

ACS ingegneri

via catani,28/c - 59100 prato
tel 0574.527864 fax 0574.568066
E-mail acs@acsingegneri.it

Se R1

relazione tecnico descrittiva
relazione tecnica delle strutture

marzo 2015

comune di
barberino di mugello (fi)

adeguamento sismico della palestra
della scuola media lorenzo dè medici
progetto esecutivo

responsabile del procedimento arch. alessandro bertaccini

assistente interno al RUP arch. giulia mocali

progettista ing. iacopo ceramelli



Iacopo Ceramelli

INDICE

1	PREMESSA.....	3
2	DATI GENERALI DELLA COSTRUZIONE	4
3	MATERIALI PER STRUTTURE E LIVELLI DI CONOSCENZA	4
3.1	Strutture esistenti	4
3.2	Strutture di progetto	5
3.3	Resistenze di calcolo.....	6
3.3.1	Cemento Armato.....	6
3.3.2	Acciaio	8
3.3.3	Unioni bullonate.....	8
3.3.4	Unioni saldate	8
4	NORME TECNICHE E DOCUMENTI DI RIFERIMENTO	9
5	DESCRIZIONE DELLO STATO ATTUALE	9
6	DESCRIZIONE DELLO STATO DI PROGETTO.....	10
7	ANALISI DEI CARICHI E COMBINAZIONI	12
7.1	Peso proprio dei materiali strutturali.....	12
7.2	Carichi sui solai	12
7.3	Condizioni di carico	13
7.4	Combinazioni di carico	14
8	PARAMETRI GEOTECNICI	14
9	METODO DI CALCOLO	16
9.1	Azioni sollecitanti	16
9.2	Vita nominale e classi d'uso	16
9.3	Fase statica	16
9.4	Fase sismica	18
9.5	Classe di duttilità e Fattore di struttura	18
9.6	Spettri di progetto	18
9.7	Parametri di modellazione azioni sismiche	19
9.8	Componente orizzontale	20
9.9	Componente verticale	21
9.10	Applicazione e calcolo degli spettri	22
9.10.1	Spettri elastici di base	22
9.10.2	Spettro SLV orizzontale	23
9.10.3	Spettro SLV verticale	24
10	ANALISI E MODELLAZIONE DELLA STRUTTURA	25
11	ANALISI MODALE	28
11.1	Modello con tamponamenti in c.a.	28
11.2	Modello senza tamponamenti in c.a.	51
12	VERIFICHE DELLE STRUTTURE	60
12.1	Verifica della pressione sul terreno.....	60
12.1.1	Palestra.....	60
12.1.2	Spogliatoi.....	61
12.2	Verifica dei plinti di fondazione.....	62
12.2.1	Palestra.....	62
12.2.2	Spogliatoi.....	67
12.3	Verifica dei nuovi pilastri in c.a. di progetto	70

12.3.1	Pilastri 50x150new pressoflessione – modello con tamponamenti.....	70
12.3.2	Pilastri 50x150new taglio – modello con tamponamenti.....	103
12.3.3	Pilastri 50x150new pressoflessione – modello senza tamponamenti.....	166
12.3.4	Pilastri 50x150new taglio – modello senza tamponamenti.....	199
12.3.5	Pilastri 30x100new pressoflessione.....	263
12.3.6	Pilastri 30x100new taglio.....	267
12.4	Verifica delle travi di rinforzo in c.a. di progetto.....	273
12.4.1	Trave 30-31-32.....	274
12.4.2	Trave 40-41.....	276
12.4.3	Trave 41-42.....	277
12.4.4	Trave 16-43-44.....	279
12.4.5	Trave 31-35.....	281
12.4.6	Trave 31-35.....	282
12.5	Verifica dei pilastri in c.a. esistenti.....	286
12.5.1	Pressoflessione.....	286
12.5.2	Taglio.....	287
12.6	Verifica delle travi in c.a. esistenti.....	317
12.6.1	Trave 21-22-23-24-25-26.....	317
12.6.2	Trave 27-28-29 liv 150.....	323
12.6.3	Trave 27-28-29 liv 270.....	328
12.6.4	Trave 5-6.....	332
12.6.5	Trave 6-campata 30-27.....	334
12.6.6	Trave 6-campata 6-33.....	335
12.6.7	Trave 6-campata 6-33.....	337
12.6.8	Trave 10-40.....	338
12.6.9	Trave 8-10.....	339
12.6.10	Trave 8-33.....	341
12.6.11	Trave 30-34 liv 150.....	341
12.6.12	Trave 27-30 liv 150.....	344
12.6.13	Trave 27-30 liv 150.....	346
12.6.14	Trave 34-36-38-41 liv 320.....	352
12.6.15	Trave 34-36-38-41 liv 440.....	359
12.6.16	Trave 42-44.....	365
12.6.17	Trave copertura palestra 45x110.....	366
13	Verifica Solai Copertura Spogliatoi.....	370
13.1	Tipologie esistenti.....	370
13.2	Solaio Piano copertura: solaio 14+4.....	370
13.3	Solaio Piano copertura: solaio 16+4.....	372
13.4	Solaio Piano copertura: solaio 18+4 tipo 1.....	374
13.5	Solaio Piano copertura: solaio 18+4 tipo 2.....	375
14	Copertura Palestra.....	377
14.1	Sovraccarico neve.....	378
14.2	Carico per sisma verticale.....	379

1 PREMESSA

La presente relazione riferisce sul progetto definitivo di adeguamento sismico della Palestra della Scuola Media Lorenzo de' Medici sita nel Comune di Barberino di Mugello (FI).

E' esclusa dalla presente analisi la struttura della scuola.

La presente relazione costituisce relazione descrittiva dell'intervento e relazione tecnica specialistica sulle strutture.

Di seguito si riporta un'immagine con la localizzazione aerea del Plesso Scolastico in oggetto.

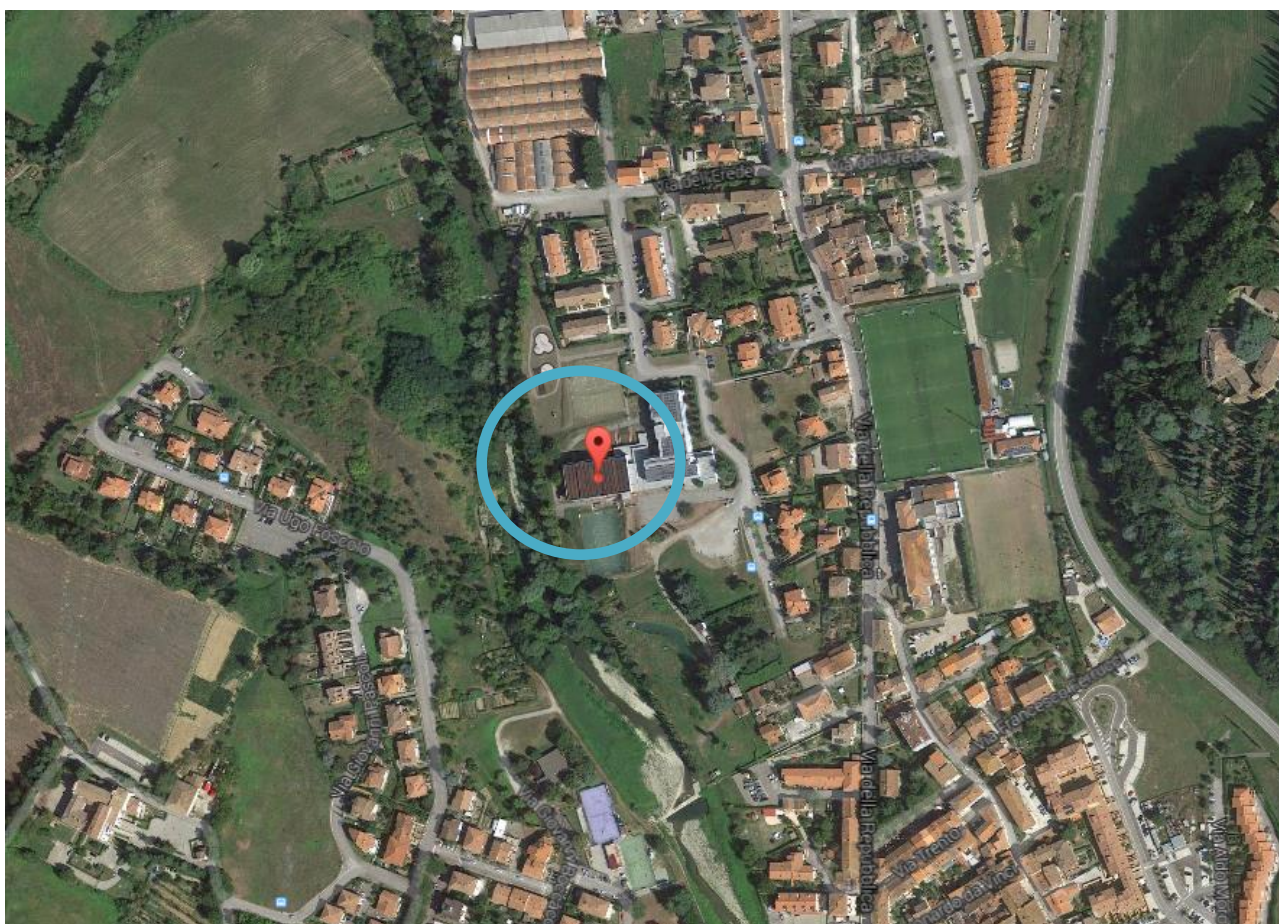


Figura 1 – Localizzazione del Plesso Scolastico

La struttura della scuola è costituita da due distinti corpi di fabbrica, realizzati in fasi successive. Il corpo A è costituito essenzialmente dall'edificio scolastico mentre il corpo B è costituito dalla palestra e dai locali spogliatoio ad essa annessi ed è stato realizzato in tempi costruttivi successivi a quelli della scuola.

La verifica dello stato attuale, i relativi allegati ed integrazioni richieste dall'Ufficio Sismico della Regione Toscana redatti dall'ing. Alberto Antonelli costituisce riferimento iniziale della presente relazione ed in generale del presente progetto; tali documenti sono stati originariamente depositati presso l'Ufficio Sismico della Regione Toscana nel gennaio 2007 con integrazioni depositate nel marzo 2007, maggio 2007 e maggio 2011.

Nella figura seguente è riportata la pianta del piano terra dell'edificio con l'indicazione dei due distinti corpi di fabbrica.

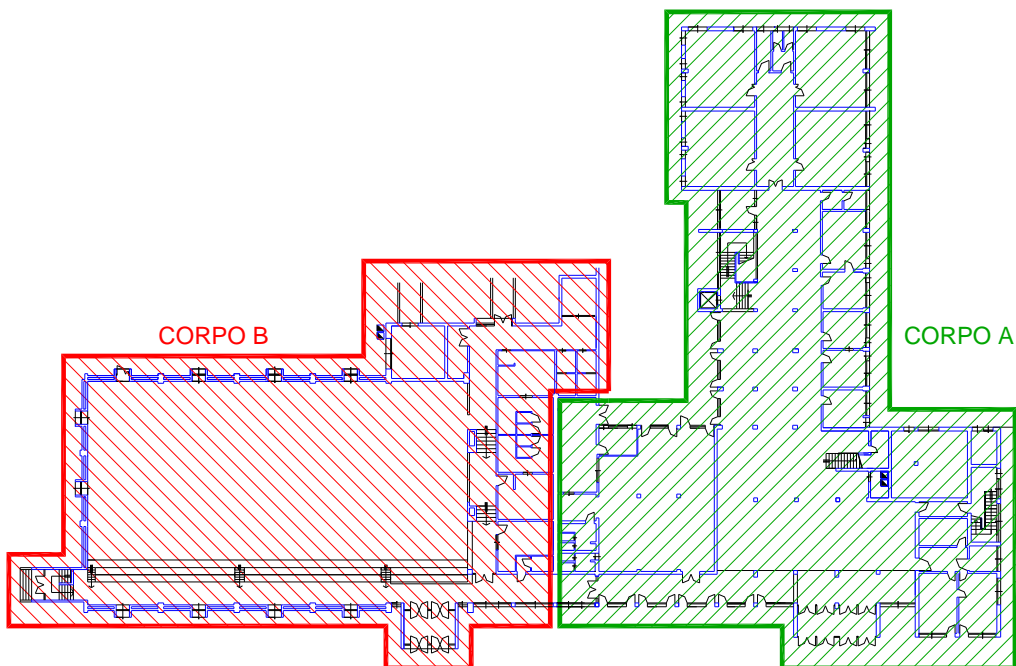


Figura 2 – Planimetria del Plesso Scolastico ed individuazione delle unità strutturali.

Oggetto del presente progetto di adeguamento è il corpo B del Plesso Scolastico.

2 DATI GENERALI DELLA COSTRUZIONE

Data di Costruzione Palestra: 1979-1986 (con 5 sospensioni)

Progetto delle Strutture: Dott. Ing. Mario Picchi – Prof Ing. Luca Sanpaolesi (calcolatori dell'Impresa esecutrice)

D.L. delle Strutture: Dott. Ing. Arrigo Forasassi

Collaudo Palestra: Dott. Ing. Giorgio Croppi

Deposito al Genio Civile: n. 4819 del 21.11.1979

Fine Lavori Genio Civile: n. 5351 del 28.11.1980

Collaudo Genio Civile: n. 5429 del 03.12.1980

3 MATERIALI PER STRUTTURE E LIVELLI DI CONOSCENZA

3.1 Strutture esistenti

- Dalla “Relazione e allegati grafici sui saggi integrativi sulle strutture” a firma dell'ing Alberto Antonelli, redatta nell'ambito del programma VSCA della Regione Toscana, si evince che il calcestruzzo delle strutture in oggetto è classificato come Rck 200kg/cm² (calcestruzzo C16/20).
- In accordo con l'Amministrazione Comunale e con l'ufficio Sismica della Regione Toscana nessuna prova è stata effettuata sull'acciaio per c.a. della struttura; nella presente relazione di calcolo, data anche la generale scarsa aleatorietà delle tensioni di rottura del materiale, si assume la tensione ammissibile riportata nella relazione di calcolo di progetto esecutivo e di seguito riportata: $\sigma_s = 2200\text{kg/cm}^2$ (FeB38k).

Per la verifica in condizione sismica, la normativa prevede di scontare le resistenze caratteristiche di un fattore funzione del LIVELLO di conoscenza dell'edificio oggetto di verifica.

Per definire i valori dei parametri dell'edificio in oggetto, viste le indagini, i rilievi ed i saggi, è stato raggiunto un livello di conoscenza pari a LC1 ai sensi della norma in congruenza con le verifiche stato attuale a firma dell'ing Alberto Antonelli dell'ottobre 2006 e ss.mm.ii..

Al livello di conoscenza LC1 assunto è associato un Fattore di Confidenza $FC=1,35$.
 Di seguito si riporta la tabella di normativa relativa ai livelli di conoscenza ed alle verifiche necessarie per il loro raggiungimento.

Livello di Conoscenza	Geometria	Dettagli costruttivi	Proprietà dei materiali	Metodi di analisi	FC
LC1	Rilievo muratura, volte, solai, scale. Individuazione carichi gravanti su ogni elemento di parete Individuazione tipologia fondazioni. Rilievo eventuale quadro fessurativo e deformativo .	verifiche in situ limitate	Indagini in situ limitate Resistenza: valore minimo di Tabella C8B.1 Modulo elastico: valore medio intervallo di Tabella C8B.1	Tutti	1.35
LC2		verifiche in situ estese ed esaustive	Indagini in situ estese Resistenza: valore medio intervallo di Tabella C8B.1 Modulo elastico: media delle prove o valore medio intervallo di Tabella C8B.1		1.20
LC3			Indagini in situ esaustive -caso a) (disponibili 3 o più valori sperimentali di resistenza) Resistenza: media dei risultati delle prove Modulo elastico: media delle prove o valore medio intervallo di Tabella C8B.1 -caso b) (disponibili 2 valori sperimentali di resistenza) Resistenza: se valore medio sperimentale compreso in intervallo di Tabella C8B.1, valore medio dell'intervallo di Tabella C8B.1; se valore medio sperimentale maggiore di estremo superiore intervallo, quest'ultimo; se valore medio sperimentale inferiore al minimo dell'intervallo, valore medio sperimentale. Modulo elastico: come LC3 – caso a). -caso c) (disponibile 1 valore sperimentale di resistenza) Resistenza: se valore sperimentale compreso in intervallo di Tabella C8B.1, oppure superiore, valore medio dell'intervallo; se valore sperimentale inferiore al minimo dell'intervallo, valore sperimentale. Modulo elastico: come LC3 – caso a).		1.00

3.2 Strutture di progetto

CLS PER OPERE DI SOTTOFONDAZIONE (MAGRONE)

Classe di resistenza a compressione C12/15

CLS PER OPERE DI FONDAZIONE

Cemento tipo IV 42,5 R

Classe di resistenza a compressione C25/30

Classe di esposizione XC2

Classe di consistenza S4

CLS PER STRUTTURE IN ELEVAZIONE.

Cemento tipo IV 42,5 R

Classe di resistenza a compressione C25/30

Classe di esposizione XC2

Classe di consistenza S4/S5

ACCIAIO IN BARRE PER GETTI E RETI ELETTRISALDATE

Acciaio B450C (FeB44k Controllato)

$f_{ynom} \geq 450 \text{ N/mm}^2$; $f_{tnom} \geq 540 \text{ N/mm}^2$

$1.15 < (f_t/f_y)_k < 1.35$; $(f_y/f_{nom})_k < 1.25$

ACCIAIO DA CARPENTERIA

L'acciaio strutturale (profilati), sarà del tipo S355JR (ex fe 510) avente le seguenti caratteristiche minime:

tensione di rottura a trazione $\geq 510 \text{ N/mm}^2$

tensione di snervamento $\geq 355 \text{ N/mm}^2$

i bulloni per i collegamenti saranno della classe 10.9

i bulloni per gli ancoraggi saranno della classe 10.9

Serraggio bulloni secondo normativa.

tutte le saldature dovranno essere eseguite da saldatori qualificati e dovranno essere conformi alle norme UNI.

Salvo diversa indicazione tutte le saldature d'angolo saranno continue e lo spessore delle saldature dovrà essere pari a 7/10 dello spessore minimo della piastra da saldare.

Le saldature a completa penetrazione saranno di classe I.

Dove non diversamente indicato le saldature tra i diversi elementi strutturali sono previste a completa penetrazione.

3.3 Resistenze di calcolo

3.3.1 Cemento Armato

- Per le classi di resistenza normalizzate per calcestruzzo normale si può fare utile riferimento a quanto indicato nelle norme UNI EN 206-1:2006 e nella UNI 11104:2004. Sulla base della denominazione normalizzata vengono definite le classi di resistenza riportate nella Tab. 4.1 .I della normativa.
- La valutazione della sicurezza va condotta secondo i principi fondamentali ed i metodi precisati al Cap. 2 della norma.
- In particolare per l'analisi strutturale, volta alla valutazione degli effetti delle azioni, si potranno adottare i metodi seguenti: a) analisi elastica lineare; b) analisi plastica; c) analisi non lineare.
- Analisi elastica lineare
- L'analisi elastica lineare può essere usata per valutare gli effetti delle azioni sia per gli stati limite di esercizio sia per gli stati limite ultimi.
- Per la determinazione degli effetti delle azioni, le analisi saranno effettuate assumendo:
 - -sezioni interamente reagenti con rigidzze valutate riferendosi al solo calcestruzzo;
 - -relazioni tensione deformazione lineari;
 - -valori medi del modulo d'elasticità.
- Le resistenze di calcolo f_d indicano le resistenze dei materiali, calcestruzzo ed acciaio, ottenute mediante l'espressione:
 - $f_d = f_k / \gamma_M$
 - dove:

- f_k sono le resistenze caratteristiche del materiale;
- γ_M sono i coefficienti parziali per le resistenze, comprensivi delle incertezze del modello e della geometria, che possono variare in funzione del materiale, della situazione di progetto e della particolare verifica in esame.
- Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo
- Per il calcestruzzo la resistenza di calcolo a compressione, f_{cd} , é:
- $f_{cd} = \alpha_{cc} f_{ck} / \gamma_C$
- dove:
- α_{cc} è il coefficiente riduttivo per le resistenze di lunga durata;
- γ_C è il coefficiente parziale di sicurezza relativo al calcestruzzo;
- f_{ck} è la resistenza caratteristica cilindrica a compressione del calcestruzzo a 28 giorni.
- Il coefficiente γ_C è pari ad 1,5.
- Il coefficiente α_{cc} è pari a 0,85.
- Nel caso di elementi piani (solette, pareti, ...) gettati in opera con calcestruzzi ordinari e con spessori minori di 50 mm, la resistenza di calcolo a compressione va ridotta a 0,80 f_{cd} .
- Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo
- La resistenza di calcolo a trazione, f_{ctd} , vale:
- $f_{ctd} = f_{ctk} / \gamma_C$
- dove:
- γ_C è il coefficiente parziale di sicurezza relativo al calcestruzzo;
- f_{ctk} è la resistenza caratteristica a trazione del calcestruzzo.
- Il coefficiente γ_C assume il valore 1,5.
- Nel caso di elementi piani (solette, pareti, ...) gettati in opera con calcestruzzi ordinari e con spessori minori di 50 mm, la resistenza di calcolo a compressione va ridotta a 0,80 f_{cd} .
- Resistenza di calcolo dell'acciaio
- La resistenza di calcolo dell'acciaio f_{yd} è riferita alla tensione di snervamento ed il suo valore è dato da:
- $f_{yd} = f_{yk} / \gamma_S$
- γ_S è il coefficiente parziale di sicurezza relativo all'acciaio;
- f_{yk} per armatura ordinaria è la tensione caratteristica di snervamento dell'acciaio.
- Il coefficiente γ_S assume sempre, per tutti i tipi di acciaio, il valore 1,15.
- Tensione tangenziale di aderenza acciaio-calcestruzzo
- La resistenza tangenziale di aderenza di calcolo f_{bd} vale:
- $f_{bd} = f_{bk} / \gamma_C$
- dove:
- γ_C è il coefficiente parziale di sicurezza relativo al calcestruzzo, pari a 1,5;
- f_{bk} è la resistenza tangenziale caratteristica di aderenza data da:
- $f_{bk} = 2,25 \cdot \eta \cdot f_{ctk}$
- in cui
- $\eta = 1,0$ per barre di diametro $\phi \leq 32$ mm
- $\eta = (132 - \phi)/100$ per barre di diametro superiore.
- Nel caso di armature molto addensate o ancoraggi in zona di calcestruzzo teso, la resistenza di aderenza va ridotta dividendola almeno per 1,5.

3.3.2 Acciaio

La resistenza di calcolo delle membrature R_d si pone nella forma:

$$R_d = R_k / \gamma_m$$

dove:

R_k è il valore caratteristico della resistenza – trazione, compressione, flessione, taglio e torsione – della membratura, determinata dai valori caratteristici delle resistenza dei materiali f_{yk} e dalle caratteristiche geometriche degli elementi strutturali, dipendenti dalla classe della sezione.

Per le verifiche di resistenza delle sezioni delle membrature, con riferimento ai modelli di resistenza

esposti ed utilizzando acciai dal grado S 235 al grado S 460, si adottano i fattori parziali γ_{M0} e γ_{M2}

indicati nella tabella seguente. Il coefficiente di sicurezza γ_{M2} , in particolare, deve essere impiegato qualora si eseguano verifiche di elementi tesi nelle zone di unione delle membrature indebolite dai fori.

Per valutare la stabilità degli elementi strutturali compressi, inflessi e presso-inflessi, si utilizza il coefficiente parziale di sicurezza γ_{M1} .

Resistenza delle Sezioni di Classe 1-2-3-4	$\gamma_{M0} = 1,05$
Resistenza all'instabilità delle membrature	$\gamma_{M1} = 1,05$
Resistenza all'instabilità delle membrature di ponti stradali e ferroviari	$\gamma_{M1} = 1,10$
Resistenza, nei riguardi della frattura, delle sezioni tese (indebolite dai fori)	$\gamma_{M2} = 1,25$

3.3.3 Unioni bullonate

Per il calcolo della resistenza a taglio delle viti e dei chiodi, per il rifollamento delle piastre collegate e per il precarico dei bulloni, si adottano i fattori parziali γ_M indicati nella tabella seguente:

Resistenza dei bulloni	$\gamma_{M2} = 1,25$
Resistenza dei chiodi	
Resistenza delle connessioni a perno	
Resistenza delle saldature a parziale penetrazione e a cordone d'angolo	
Resistenza dei piatti a contatto	
Resistenza a scorrimento per SLU	$\gamma_{M3} = 1,25$
per SLE	$\gamma_{M3} = 1,10$
Resistenza delle connessioni a perno allo stato limite di esercizio	$\gamma_{M6,ser} = 1,0$
Precarico di bulloni ad alta resistenza	$\gamma_{M7} = 1,10$

3.3.4 Unioni saldate

Nel DM2008 sono considerate unioni saldate a piena penetrazione, a parziale penetrazione, ed unioni realizzate con cordoni d'angolo.

I collegamenti testa a testa, a T e a croce a piena penetrazione sono generalmente realizzati con materiali d'apporto aventi resistenza uguale o maggiore a quella degli elementi collegati. Pertanto la

resistenza di calcolo dei collegamenti a piena penetrazione si assume eguale alla resistenza di progetto del più debole tra gli elementi connessi. Una saldatura a piena penetrazione è caratterizzata dalla piena fusione del metallo di base attraverso tutto lo spessore dell'elemento da unire con il materiale di apporto.

La resistenza di progetto, per unità di lunghezza, dei cordoni d'angolo si determina con riferimento all'altezza di gola "a", cioè all'altezza "a" del triangolo iscritto nella sezione trasversale del cordone. La lunghezza di calcolo L è quella intera del cordone, purché questo non abbia estremità palesemente mancanti o difettose. Per il calcolo della resistenza delle saldature con cordoni d'angolo, qualora si faccia riferimento ai modelli di calcolo presentati nel paragrafo seguente, si adottano i fattori parziali γ_M indicati nella tabella precedente. Per le verifiche occorre riferirsi alternativamente alla sezione di gola nella effettiva posizione o in posizione ribaltata.

4 NORME TECNICHE E DOCUMENTI DI RIFERIMENTO

I calcoli delle sollecitazioni e le verifiche sono stati eseguiti in accordo alle seguenti disposizioni normative – tecniche.

- Legge n.1086 del 05 11 1971 - Norme per la disciplina delle opere di conglomerato cementizio armato, normale e precompresso ed a struttura metallica.
- Legge n. 64 del 02.02.1974 - Provvedimenti per le costruzioni con particolari prescrizioni per le zone sismiche
- DM 14 01 2008 Norme tecniche per le costruzioni
- Circolare esplicativa n° 617 del 2/2/2009 delle Norme tecniche per le costruzioni

Inoltre, per la verifica, è stato fatto riferimento ai documenti redatti nell'ambito della valutazione della Valutazione del rischio sismico degli edifici pubblici del Comune di Barberino di M.Ilo e valutazione della sicurezza del plesso scolastico Lorenzo de' Medici a firma dell'ing Alberto Antonelli del dicembre 2006 e successive integrazioni, oltre al relativo materiale di riferimento di dette verifiche.

5 DESCRIZIONE DELLO STATO ATTUALE

La struttura portante della Palestra è costituita da pilastri in c.a. di sezione 50x100cm, realizzati in opera; lungo i lati maggiori sono disposti sei pilastri, ad interasse 8mt, a cui si aggiungono due pilastri lungo i lati minori. I pilastri sono uniti in testa da una trave in c.a..

La copertura di grande luce è realizzata con elementi prefabbricati in c.a.p., orditi lungo il lato inferiore della palestra.

La zona spogliatoi è disposta tra la palestra e l'edificio scolastico ed è previsto il giunto sismico con quest'ultimo; dai saggi effettuati il giunto pilastro-pilastro esterni è stato sigillato con getto di completamento in calcestruzzo da rimuovere mentre quello in quelli interni in corrispondenza dei locali bagni/docce è interposta una lastra in polistirolo.

Tutti i tamponamenti sono realizzati con setti in c.a. ed interposta lastra di polistirolo, collegati alle strutture verticali.

Le fondazioni sono costituite da plinti collegati tramite cordoli in c.a..

Nella documentazione a livello strutturale in possesso dell'Amministrazione Comunale è presente il progetto strutturale dell'edificio, il verbale di prova di carico sulla copertura di grade luce, il collaudo statico e la verifica dello stato attuale redatta nell'ambito del Programma di Indagini sulle Strutture in C.A. VSCA della Regione Toscana.

6 DESCRIZIONE DELLO STATO DI PROGETTO

Allo scopo di assorbire una importante parte dell'azione sismica proveniente dalla copertura della palestra è previsto l'inserimento di nuove lame in c.a. di dimensioni 50x150cm collegate tramite barre di armature ai pilastri esistenti di dimensioni 50x100cm.

Le nuove strutture assicurano la resistenza a taglio e momento nei confronti dell'azione sismica orizzontale.

Anche in corrispondenza dei pilastri esterni degli spogliatoi è previsto il rinforzo con lame esterne in c.a. di dimensioni 30x100cm, ancora collegate ai pilastri esistenti.

Le nuove strutture sono collegate alle platee di fondazione esistenti, opportunamente rinforzate ed allargate verso la parte esterna.

Sono inoltre previsti i rinforzi locali di alcune singole travi di copertura, ancora con rialzi della sezione verso l'esterno, che localmente presentano problemi di verifica allo SLU oppure allo SLV.

Di seguito si riportano pianta, pianta della copertura e sezione dell'intervento

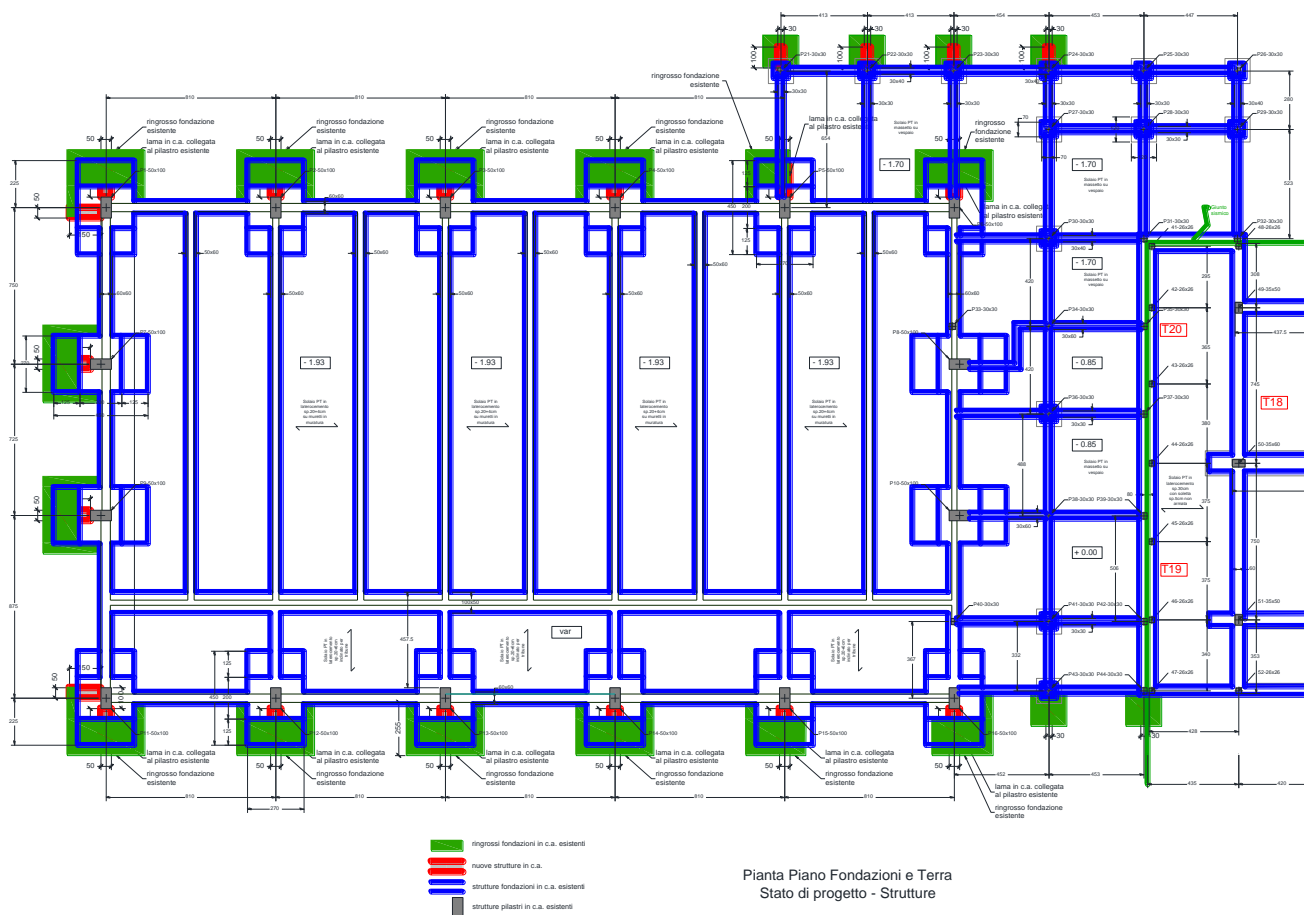


Figura 3 – Pianta fondazioni e piano terra.

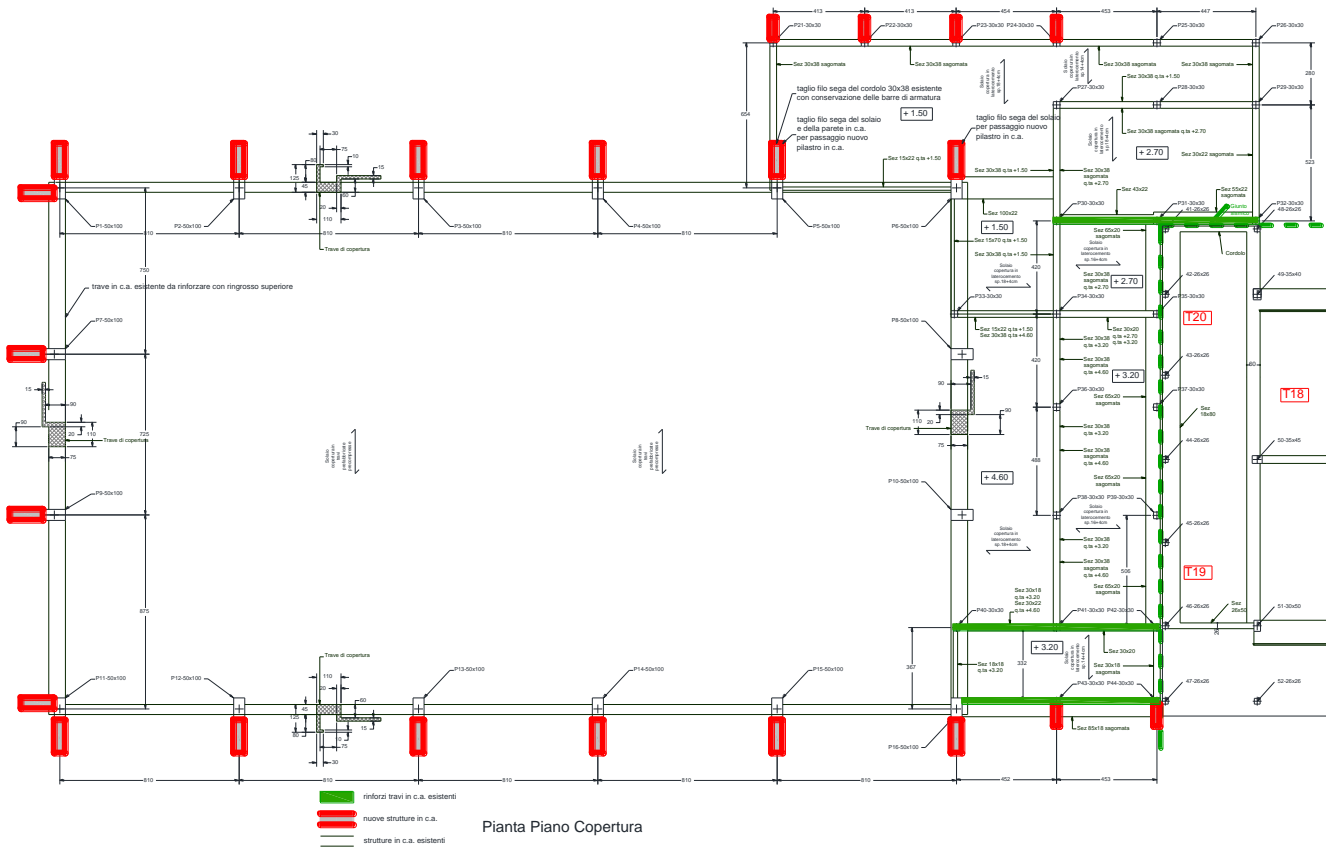


Figura 4 – Pianta copertura.

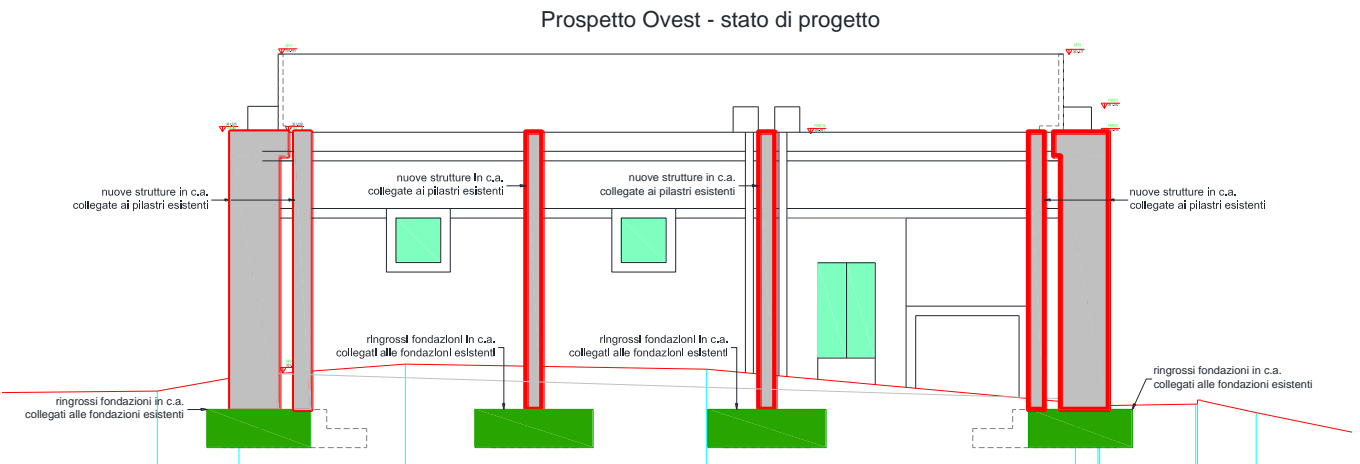


Figura 5 – Prospetto Ovest.

Sono inoltre da prevedere una serie di opere strettamente propedeutiche all'esecuzione dell'intervento quali porzioni di demolizioni e ricostruzioni di opere non strutturali, spostamenti e rifacimenti di impianti, sistemazioni esterne ecc..

Ai fini sismici l'intervento è classificato come intervento di **adeguamento sismico**.

7 ANALISI DEI CARICHI E COMBINAZIONI

7.1 Peso proprio dei materiali strutturali

Il peso proprio è stato considerato in ragione della reale geometria della struttura e dei pesi specifici dei materiali. Più precisamente è stato assunto

$\gamma = 2500\text{kg/m}^3$ per il calcestruzzo,

$\gamma = 7850\text{kg/m}^3$ per l'acciaio,

$\gamma = 1800\text{kg/m}^3$ per i paramenti murari,

7.2 Carichi sui solai

<i>1 - Solaio di calpestio palestra</i>	<i>Carico [Kg/mq]</i>
Peso proprio solaio in laterocemento h = 16 + 4	230
Pavimento e sottofondo	200
Carico permanente totale	430
Carico variabile di esercizio	500
Carico totale	930
<i>2 - Solaio tribune</i>	<i>Carico [Kg/mq]</i>
Peso proprio solaio in laterocemento h = 16 + 4	230
Pavimento e sottofondo	300
Carico permanente totale	530
Carico variabile di esercizio	500
Carico totale	1030
<i>3 - Solaio quota +150, +270, +440 sp. 18+4</i>	<i>Carico [Kg/mq]</i>
Peso proprio solaio in laterocemento h = 18 + 4	240
Pavimento e sottofondo	100
Carico permanente totale	340
Carico variabile di esercizio	150
Carico totale	490
<i>4 - Solaio quota +150, +320 sp. 14+4</i>	<i>Carico [Kg/mq]</i>
Peso proprio solaio in laterocemento h = 14 + 4	220
Pavimento e sottofondo	100
Carico permanente totale	320
Carico variabile di esercizio (a favore di sicurezza)	150
Carico totale	470

<i>5 - Solaio quota +270, +320 sp. 16+4</i>		<i>Carico [Kg/mq]</i>
Peso proprio solaio in laterocemento h = 16 + 4		230
Pavimento e sottofondo		100
Carico permanente totale		330
Carico variabile di esercizio (a favore di sicurezza)		150
Carico totale		480
<i>6 - Solaio copertura palestra</i>		<i>Carico [Kg/mq]</i>
Peso proprio solaio in travi prefabbricate		250
Carichi permanenti		50
Carico permanente totale		300
Carico variabile di esercizio (a favore di sicurezza)		150
Carico totale		450
<i>Carico tamponamenti</i>		<i>Carico [Kg/m]</i>
Muratura in blocchi forati laterizi, sp. cm 26 compreso intonaco		315
Muratura in mattoni pieni, sp. cm 26 compreso intonaco		510
Le altre tamponature sono considerate distribuite sul solaio		

7.3 Condizioni di carico

Le azioni applicate alla struttura sono definite in gruppi separati detti "Load Case" (CCE), che sono riportate di seguito.

TABLE: Load Case Definitions			
Case	Type	InitialCond	ModalCase
Text	Text	Text	Text
MODAL	LinModal	Zero	
DEAD	LinStatic	Zero	
SOLAI	LinStatic	Zero	
PERM	LinStatic	Zero	
ACC	LinStatic	Zero	
TAMP	LinStatic	Zero	
ACC-COP	LinStatic	Zero	
SISMAX-q=1.5	LinRespSpec		MODAL
SISMAY-q=1.5	LinRespSpec		MODAL
SISMAX-q=3.12	LinRespSpec		MODAL
SISMAY-q=3.12	LinRespSpec		MODAL

7.4 Combinazioni di carico

Tali azioni vengono composte nelle diverse "Combinazioni di carico" che per le verifiche allo stato limite ultimo, sia in condizioni statiche che in condizioni sismiche sono le seguenti, ottenute con i coefficienti riportati nella tabella (C_SLU combinazione allo stato limite ultimo per carichi verticali, C_SLV combinazione dei carichi verticali in presenza di azione sismica, C_ENVE involucro di tutte le combinazioni).

TABLE: Combination Definitions					
ComboName	ComboType	AutoDesign	CaseType	CaseName	ScaleFactor
Text	Text	Yes/No	Text	Text	Unitless
C_SLU_STATICA	Linear Add	No	Linear Static	DEAD	1,3
C_SLU_STATICA			Linear Static	PERM	1,5
C_SLU_STATICA			Linear Static	SOLAI	1,3
C_SLU_STATICA			Linear Static	TAMP	1,5
C_SLU_STATICA			Linear Static	ACC	1,5
C_SLU_STATICA			Linear Static	ACC-COP	1,5
C_SLV_SX-q=1.5	Linear Add	No	Linear Static	DEAD	1
C_SLV_SX-q=1.5			Linear Static	PERM	1
C_SLV_SX-q=1.5			Linear Static	SOLAI	1
C_SLV_SX-q=1.5			Linear Static	TAMP	1
C_SLV_SX-q=1.5			Linear Static	ACC	0,6
C_SLV_SX-q=1.5			Response Spectrum	SISMAX-q=1.5	1
C_SLV_SX-q=1.5			Response Spectrum	SISMAY-q=1.5	0,3
C_SLV_SY-q=1.5	Linear Add	No	Linear Static	DEAD	1
C_SLV_SY-q=1.5			Linear Static	PERM	1
C_SLV_SY-q=1.5			Linear Static	SOLAI	1
C_SLV_SY-q=1.5			Linear Static	TAMP	1
C_SLV_SY-q=1.5			Linear Static	ACC	0,6
C_SLV_SY-q=1.5			Response Spectrum	SISMAX-q=1.5	0,3
C_SLV_SY-q=1.5			Response Spectrum	SISMAY-q=1.5	1
C_ENVE	Envelope	No	Response Combo	C_SLU_STATICA	1
C_ENVE			Response Combo	C_SLV_SX-q=1.5	1
C_ENVE			Response Combo	C_SLV_SY-q=1.5	1

A favore di sicurezza tutti i carichi accidentali, compresi quelli in copertura, sono stati applicati con coefficiente pari a 0.60, compresi i carichi sulle coperture.

Il carico dovuto all'incremento per sisma verticale della copertura della palestra è stato inserito con coefficiente unitario a favore di sicurezza in tutte le combinazioni sismiche.

8 PARAMETRI GEOTECNICI

Le indicazioni geotecniche sono riprese dalla relazione geologico-geotecnica a firma del dott. Geol. Andrea Pini dell'Agosto 2014 che ha seguito le indagini effettuate nell'ambito delle verifiche di vulnerabilità e quelle nell'ambito della redazione del progetto strutturale di adeguamento sismico e che ha redatto la relazione geologica a supporto dell'intervento in oggetto.

In sintesi le indicazioni sono:

180 m/s ≤ Vs30 ≤ 360 m/s **sottosuolo A** (la velocità delle VS30 è risultata maggiore di 800m/s).

La **categoria topografica** indicata in relazione geologico-tecnica è **T1**.

Le caratteristiche litostratigrafiche riscontrate hanno consentito la determinazione del modello geotecnico che considera la suddivisione del terreno in 2 unità litotecniche principali.

Unità A (da -1.0 metri a -3.5 metri) limo con argilla, sabbioso.

Unità B (da -3.5 metri a -15 metri) Prevalente calcarenite medio fine, in strati da sottili a spessi, fratturata.

Di seguito si riportano per ciascuna delle unità i parametri geotecnici caratteristici che sono attribuiti dall'insieme delle informazioni acquisite e relative alle penetrometrie, prove SPT e analisi di laboratorio:

Unità A

Peso di volume $\gamma=18.5-19.60$ kN/mc

Nspt = 6-17

Angolo d'attrito interno (drenato) $\phi' = 28^\circ-34^\circ$

Coesione (non drenata) $c_u = 50-150$ kPa

Unità B

Peso di volume $\gamma=21.5$ kN/mc

Angolo d'attrito interno (drenato) $\phi' = 40^\circ-44^\circ$

Coesione (drenata) $c' = 150-300$ kPa

La falda è presente a quota variabile in funzione della stagione di lettura ed anche del piezometro di riferimento. Di seguito si riporta l'andamento della falda nelle diverse letture effettuate.

	quota p.c.	falda (8 lug)	quota ass	falda (9 lug)	quota ass	falda (12 lug)	quota ass	falda (17lug)	quota ass	falda (02 ago)	quota ass
DIN 3 prato	270,80	-7,04	263,76	-4,98	265,82	-5,05	265,75	-5,07	265,73	-5,02	265,78
DIN 6 prato	273,70	-4,05	269,65	-3,82	269,88	-3,07	270,63	-2,80	270,90	-2,85	270,85

Il calcolo della capacità portante del terreno è effettuato utilizzando i valori caratteristici del terreno sopra riportati e tratti dalla relazione geologica-geotecnica di riferimento e considerando un piano di posa minimo della fondazione pari a 150cm.

Per la verifica delle pressioni del terreno si fa riferimento all'approccio 2 (A1+M1+R3) con un coefficiente $\gamma_R = 2.3$.

Per una valutazione della portata limite del terreno si può assumere un valore medio dell'angolo di attrito dei terreni sottostanti di un angolo di attrito equivalente in condizioni drenate pari a $\phi' = 30^\circ$.

Adottando la formula di Meyerof per la portata della fondazione e un valore medio di ricorimento della stessa paria $D = 1.5$ m si ottiene :

$$q_d = (18.4 \times 0.00185 \times 150) / 2.3 = 5.10 / 2.3 = 2.22 \text{ kg/cmq}$$

In merito al coefficiente di sottofondo del suolo alla Winkler, utilizzato solo per il calcolo delle fondazioni, si fa riferimento a quanto riportato da *J.E. Bowles-Fondazioni Progetto e Analisi*. Il quale suggerisce per argille un valore di $k_w = 2.4-4.8$ kg/cmq. Nel progetto è stato preso un coefficiente di Winkler $k_w = 3$ kg/cm³.

9 METODO DI CALCOLO

9.1 Azioni sollecitanti

L'edificio viene verificato applicando le prescrizioni normative imposte dal D.M. 14.01.2008, quindi tutti gli interventi vengono eseguiti in accordo a quanto previsto da entrambi per quanto concerne la valutazione degli effetti del sisma.

Si utilizza per il progetto e la verifica delle strutture il metodo semiprobabilistico degli Stati Limite, facendo riferimento a diversi livelli di impegno delle strutture. In particolare si considereranno varie combinazioni di carico, suddivise in più gruppi:

1. Verifica allo Stato Limite Ultimo (S.L.U.) in campo statico;
2. Verifica S.L.V. in campo sismico.

9.2 Vita nominale e classi d'uso

La vita nominale di un'opera strutturale V_N è intesa come il numero di anni nel quale la struttura, purché soggetta alla manutenzione ordinaria, deve potere essere usata per lo scopo al quale è destinata. La vita nominale dei diversi tipi di opere è quella riportata nella Tab. 2.4.I del DM2008 e deve essere precisata nei documenti di progetto. Nel seguente progetto in accordo con l'Amministrazione Comunale si è scelto una vita nominale dell'opera:

$V_N \geq 50$ anni

Per quanto riguarda la classe d'uso il DM 2008 prescrive che in presenza di azioni sismiche, con riferimento alle conseguenze di una interruzione di operatività o di un eventuale collasso, le costruzioni sono suddivise in classi d'uso così definite:

Classe I: Costruzioni con presenza solo occasionale di persone, edifici agricoli.

Classe II: Costruzioni il cui uso preveda normali affollamenti, senza contenuti pericolosi per l'ambiente e senza funzioni pubbliche e sociali essenziali. Industrie con attività nonpericolose per l'ambiente. Ponti, opere infrastrutturali, reti viarie non ricadenti in Classe d'uso III o in Classe d'uso IV, reti ferroviarie la cui interruzione non provochi situazioni di emergenza. Dighe il cui collasso non provochi conseguenze rilevanti.

Classe III: Costruzioni il cui uso preveda affollamenti significativi. Industrie con attività pericolose per l'ambiente. Reti viarie extraurbane non ricadenti in Classe d'uso IV. Ponti e reti ferroviarie la cui interruzione provochi situazioni di emergenza. Dighe rilevanti per le conseguenze di un loro eventuale collasso.

Classe IV: Costruzioni con funzioni pubbliche o strategiche importanti, anche con riferimento alla gestione della protezione civile in caso di calamità. Industrie con attività particolarmente pericolose per l'ambiente. Reti viarie di tipo A o B, di cui al D.M. 5 novembre 2001, n. 6792, "Norme funzionali e geometriche per la costruzione delle strade", e di tipo C quando appartenenti ad itinerari di collegamento tra capoluoghi di provincia non altresì serviti da strade di tipo A o B. Ponti e reti ferroviarie di importanza critica per il mantenimento delle vie di comunicazione, particolarmente dopo un evento sismico. Dighe connesse al funzionamento di acquedotti e a impianti di produzione di energia elettrica.

In accordo con l'Amministrazione Comunale si è scelto una **Classe d'uso III**.

9.3 Fase statica

Le azioni sollecitanti che derivano dal calcolo vengono confrontate con le capacità resistenti dei vari elementi, determinate secondo i criteri della Scienza e Tecnica delle Costruzioni; le azioni

sollecitanti vengono determinate combinando le azioni permanenti ed accidentali con la seguente relazione:

$$S_d = \gamma_g \cdot G_k + \gamma_q \cdot \left(Q_{1k} + \sum_{j=2}^n (\psi_{0j} \cdot Q_{jk}) \right) \text{ dove:}$$

G_k valore caratteristico delle azioni permanenti

Q_{1k} valore caratteristico dell'azione accidentale principale

Q_{jk} valori caratteristici delle altre azioni accidentali tra loro indipendenti

Il valore di γ_g e γ_q variano a seconda dello stato limite considerato e del tipo di carico.

		Coefficiente γ_F	EQU	A1 STR	A2 GEO
Carichi permanenti	favorevoli	γ_{G1}	0,9	1,0	1,0
	sfavorevoli		1,1	1,3	1,0
Carichi permanenti non strutturali ⁽¹⁾	favorevoli	γ_{G2}	0,0	0,0	0,0
	sfavorevoli		1,5	1,5	1,3
Carichi variabili	favorevoli	γ_{Qi}	0,0	0,0	0,0
	sfavorevoli		1,5	1,5	1,3

⁽¹⁾Nel caso in cui i carichi permanenti non strutturali (ad es. carichi permanenti portati) siano compiutamente definiti si potranno adottare per essi gli stessi coefficienti validi per le azioni permanenti.

ψ_{0j} coefficiente di contemporaneità per le altre azioni accidentali tra loro indipendenti; che nel nostro caso assume i seguenti valori:

0.7 ambienti suscettibili di affollamento

0.5 neve

0.6 effetti termici e vento

Per gli Stati Limite di Esercizio possono essere prese in considerazione tre diversi tipi di combinazioni delle azioni:

- Rare
$$S_d = G_k + Q_{1k} + \sum_{j=2}^n (\psi_{0j} \cdot Q_{jk})$$

- Frequenti
$$S_d = G_k + \psi_{1,1} \cdot Q_{1k} + \sum_{j=2}^n (\psi_{2j} \cdot Q_{jk})$$

- Quasi permanenti
$$S_d = G_k + \sum_{j=1}^n (\psi_{2j} \cdot Q_{jk})$$

dove i coefficienti parziali per le azioni valgono tutti 1.0 e i coefficienti di contemporaneità per la j-sima azione accidentale assumono i seguenti valori:

Categoria/Azione variabile	Ψ_{0j}	Ψ_{1j}	Ψ_{2j}
Categoria A Ambienti ad uso residenziale	0,7	0,5	0,3
Categoria B Uffici	0,7	0,5	0,3
Categoria C Ambienti suscettibili di affollamento	0,7	0,7	0,6
Categoria D Ambienti ad uso commerciale	0,7	0,7	0,6
Categoria E Biblioteche, archivi, magazzini e ambienti ad uso industriale	1,0	0,9	0,8
Categoria F Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso ≤ 30 kN)	0,7	0,7	0,6
Categoria G Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso > 30 kN)	0,7	0,5	0,3
Categoria H Coperture	0,0	0,0	0,0
Vento	0,6	0,2	0,0
Neve (a quota ≤ 1000 m s.l.m.)	0,5	0,2	0,0
Neve (a quota > 1000 m s.l.m.)	0,7	0,5	0,2
Variazioni termiche	0,6	0,5	0,0

Per le strutture in muratura non è necessaria la verifica agli SLE che dunque non è stata eseguita.

9.4 Fase sismica

Le azioni sollecitanti che derivano dal calcolo vengono confrontate con le capacità resistenti dei vari elementi, determinate secondo i criteri della Scienza e Tecnica delle Costruzioni; le azioni sollecitanti vengono determinate combinando le azioni permanenti ed accidentali e gli effetti del sisma con la seguente relazione:

$$S_d = \cdot E + G_k + \sum_{i=1}^n (\psi_{2i} \cdot Q_{ik})$$

dove i simboli hanno il significato riportato nel prospetto precedente ed inoltre è:

E azione sismica per lo S.L. in esame;

i valori dei coefficienti ψ_{2i} sono riportati nella tabella precedente per i carichi statici

Gli effetti dell'azione sismica vengono valutati tenendo conto delle masse determinate con la seguente relazione:

$$G_k + \sum_{j=1}^n (\psi_{2j} \cdot Q_{ik})$$

dove il coefficiente ψ_{2j} è un fattore di contemporaneità tra azioni accidentali pari al valore riportato nelle tabelle precedenti. Nel nostro caso, si adottano nel calcolo valori riportati sopra, in particolare si è adottato un coefficiente 0.6 per i carichi accidentali.

9.5 Classe di duttilità e Fattore di struttura

In accordo con le prescrizioni del D.M. 2008 si determina il "fattore di struttura" q che è poi necessario per il calcolo dello spettro di progetto, delle azioni di calcolo da impiegare nelle verifiche etc. Nelle verifiche si è assunto il **fattore di struttura $q=1,50$ per strutture a pendolo inverso assunto altresì la progettazione in classe di duttilità bassa.**

9.6 Spettri di progetto

Vengono valutate le azioni sismiche con riferimento a differenti Stati Limite, sia di tipo "Ultimo" sia di tipo "di Esercizio". In particolare la normativa del 2008 prevede 4 differenti stati limite associati a differenti probabilità di raggiungimento e/o superamento durante la vita utile di progetto della struttura, che sono:

- SLC – Stato Limite di Collasso: a seguito del sisma la struttura subisce gravi danni e crolli di componenti non strutturali ed impiantistici, ma conserva un margine di sicurezza rispetto alle azioni verticali ed un ridotto margine di sicurezza rispetto al collasso per azioni orizzontali.
- SLV – Stato Limite di Salvaguardia della Vita: a seguito del sisma la struttura subisce rotture e crolli dei componenti non strutturali ed impiantistici cui si associa significativa perdita di rigidità nei confronti delle azioni orizzontali; conserva una parte della resistenza e rigidità alle azioni verticali ed un margine di sicurezza rispetto al collasso per azioni orizzontali
- SLD – Stato Limite di Danno: a seguito del sisma la costruzione nel suo complesso – ivi incluse parti non strutturali ed impianti – subisce danni tali da non compromettere in modo significativo la capacità di resistenza e rigidità nei confronti delle azioni verticali ed orizzontale, mantenendosi utilizzabile eccetto parte delle apparecchiature.
- SLO – Stato Limite di Operatività: a seguito del sisma la costruzione nel suo complesso – ivi incluse parti non strutturali ed impianti – non deve subire né danni né interruzioni di uso significativi.

Probabilità di superamento del S.L. nel periodo di vita di riferimento della struttura:

SLO 81%
 SLD 63%
 SLV 10%
 SLC 5%

I valori dell'accelerazione spettrale di riferimento per i vari tipi di S.L. sono determinati tramite la variabilità dei parametri fondamentali della curva dello spettro di riferimento, come riportato ai paragrafi seguenti, in funzione delle coordinate geografiche del sito di progetto, della vita utile presunta della struttura, della classe e categoria di importanza e di servizio della struttura stessa, del tipo di suolo e della configurazione topografica del sito di costruzione etc. etc.

I parametri fondamentali, in funzione di questi dati sono i seguenti:

a_g accelerazione di picco al suolo
 F_o massima ordinata spettrale
 T_c^* periodo corrispondente all'inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.

9.7 Parametri di modellazione azioni sismiche

Nel caso in esame, la costruzione esistente è sita nel Comune di Barberino di Mugello (FI), quindi le caratteristiche principali sono riportate nel seguito.

latitudine in gradi decimali: 44.005028
 longitudine in gradi decimali: 11.236273
 $a_g (TR= 475) = 0.195$

Tipo di Costruzione:	⇒	vita nominale	$V_N \geq 50$ anni
Classe di uso>	III ⇒	coefficiente di uso	$C_U = 1.50$
Periodo di riferimento per l'azione sismica:			$V_R = V_N \cdot C_U = 75$ anni
Categoria di suolo:	A		
Categoria topografica:	T1		

Sulla base di quanto disposto dal D.M. 2008 si ricavano i parametri principali per i vari S.L., che si riportano nella tabella seguente:

STATO LIMITE	T.R. [anni]	a_g [g]	F_o [-]	T_c^* [sec]
SLO	45	0,075	2,448	0,261
SLD	75	0,094	2,429	0,268
SLV	712	0,224	2,409	0,286
SLC	1462	0,283	2,415	0,300

9.8 Componente orizzontale

L'azione sismica di progetto è data dallo spettro di progetto per la componente orizzontale dell'azione sismica, valutato a partire dallo spettro di risposta elastico di normativa tramite il fattore di struttura q (si ottiene cioè dallo spettro elastico sostituendo al valore η il fattore $1/q$ e semplificando). Nel nostro caso, per un suolo di categoria "A", si ha:

$$0 \leq T < T_B \quad S_d(T) = a_g \cdot S \cdot \left[1 + \frac{T}{T_B} \cdot \left(\frac{F_o}{q} - 1 \right) \right]$$

$$T_B \leq T < T_C \quad S_d(T) = a_g \cdot S \cdot \left(\frac{F_o}{q} \right)$$

$$T_C \leq T < T_D \quad S_d(T) = a_g \cdot S \cdot \frac{F_o}{q} \left(\frac{T_C}{T} \right)$$

$$T_D \leq T \quad S_d(T) = a_g \cdot S \cdot \frac{F_o}{q} \left(\frac{T_C \cdot T_D}{T^2} \right)$$

dove:

a_g accelerazione orizzontale massima al suolo per il sito considerato

F_o fattore di massima amplificazione spettrale

q fattore di struttura

sono definiti al paragrafo precedente, mentre gli altri parametri, detti "parametri dipendenti" sono definiti nel seguito.

$T_C = C_C \times T_c^*$ Periodo di inizio tratto a velocità costante dello spettro

$T_B = T_C / 3$ Periodo di inizio tratto ad accelerazione costante dello spettro

$T_D = 1.6 + 4.0 \times a_g / g$ Periodo di inizio tratto a spostamento costante dello spettro

S coefficiente che tiene conto della categoria del suolo

$S = S_S \cdot S_T$ essendo:

S_S coefficiente di stratigrafia

S_T coefficiente di topografia

C_C coefficiente funzione del tipo di sottosuolo.

I valori di dei coefficienti S_S , C_C ed S_T sono ottenuti in funzione del tipo di suolo e della categoria topografica dalle seguenti relazioni, valide per tutti i valori dei parametri indipendenti a_g , F_o e T_c^* .

Categoria sottosuolo	S_s	C_c
A	1.00	1.00
B	$1.00 \leq 1.40 - 0.40 \cdot F_o \cdot a_g / g \leq 1.20$	$1.10 \cdot (T^* C)^{-0.20}$
C	$1.00 \leq 1.70 - 0.60 \cdot F_o \cdot a_g / g \leq 1.50$	$1.05 \cdot (T^* C)^{-0.33}$
D	$0.90 \leq 2.40 - 1.50 \cdot F_o \cdot a_g / g \leq 1.80$	$1.25 \cdot (T^* C)^{-0.50}$
E	$1.00 \leq 2.00 - 1.10 \cdot F_o \cdot a_g / g \leq 1.60$	$1.15 \cdot (T^* C)^{-0.40}$

Categoria topografica	Ubicazione opera o intervento	S_T
T1	---	1.00
T2	In corrispondenza di sommità di pendio	1.20
T3	In corrispondenza di cresta di rilievo	1.20
T4	In corrispondenza di cresta di rilievo	1.40

9.9 Componente verticale

L'azione sismica di progetto è data dallo spettro di progetto per la componente verticale dell'azione sismica, valutato a partire dallo spettro di risposta elastico di normativa tramite il fattore di struttura q , che si assume pari a 1.5. Nel nostro caso, per un Suolo di categoria "", si ha:

$$0 \leq T < T_B \quad S_d(T) = a_g \cdot S \cdot \left[1 + \frac{T}{T_B} \cdot \left(\frac{F_v}{q} - 1 \right) \right]$$

$$T_B \leq T < T_C \quad S_d(T) = a_g \cdot S \cdot \left(\frac{F_v}{q} \right)$$

$$T_C \leq T < T_D \quad S_d(T) = a_g \cdot S \cdot \frac{F_v}{q} \left(\frac{T_C}{T} \right)$$

$$T_D \leq T \quad S_d(T) = a_g \cdot S \cdot \frac{F_v}{q} \left(\frac{T_C \cdot T_D}{T^2} \right)$$

dove:

$$F_v = 1.35 \cdot F_o \cdot \left(\frac{a_g}{g} \right)^{0.5}$$

Fattore di massima amplificazione spettrale

$$S = S_s \cdot S_T$$

dove $S_s = 1.00$ per tutti i tipi di suolo ed S_T ha i valori riportati nella tabella del paragrafo precedente

$$T_B = 0.05 \text{ s}$$

per tutti i tipi di suolo

$$T_C = 0.15 \text{ s}$$

per tutti i tipi di suolo

$$T_D = 1.00 \text{ s}$$

per tutti i tipi di suolo

$$q = 1.50$$

fattore di struttura per azione sismica verticale per qualunque tipologia strutturale e di materiale tranne che per i ponti per i quali è pari a 1

La copertura della palestra è costituita da elementi prefabbricati di luce superiore a 20m, sui quali è dunque prevista l'applicazione dell'azione sismica verticale secondo le indicazioni del capitolo

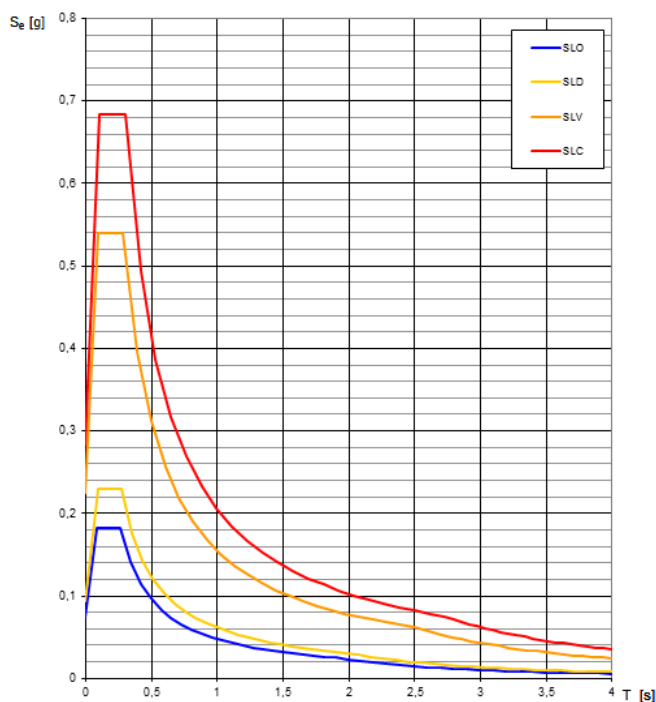
7.2.1 delle NTC2008. L'azione sismica di verticale dovuta alle travi di copertura è stata prevista nelle diverse combinazioni sismiche applicata nelle combinazioni di carico dove presente il sisma a favore di sicurezza sempre con coefficiente unitario. Il calcolo dell'incremento di carico verticale sulle strutture prefabbricate di copertura della palestra (poi assegnato nel modello di calcolo come carico lineare sulle travi di copertura in c.a.) è illustrato ed esplicitato nel capitolo relativo alla "Copertura Palestra" della presente relazione.

9.10 Applicazione e calcolo degli spettri

9.10.1 Spettri elastici di base

Di seguito si riporta il grafico degli spettri elastici di base per i diversi stati limite.

Spettri di risposta elastici per i diversi Stati Limite



9.10.2 Spettro SLV orizzontale

Parametri e punti dello spettro di risposta orizzontale per lo stato SLV

Parametri indipendenti

STATO LIMITE	SLV
a_0	0,224 g
F_0	2,409
T_c^*	0,286 s
S_T	1,000
C_c	1,000
S_T	1,000
q	1,500

Parametri dipendenti

S	1,000
η	0,667
T_B	0,095 s
T_C	0,286 s
T_D	2,498 s

Espressioni dei parametri dipendenti

$$S = S_T \cdot S_T \quad (\text{NTC-08 Eq. 3.2.5})$$

$$\eta = \sqrt{10/(5 + \xi)} \geq 0,55; \quad \eta = 1/q \quad (\text{NTC-08 Eq. 3.2.6; §. 3.2.3.5})$$

$$T_B = T_C / 3 \quad (\text{NTC-07 Eq. 3.2.8})$$

$$T_C = C_c \cdot T_C^* \quad (\text{NTC-07 Eq. 3.2.7})$$

$$T_D = 4,0 \cdot a_0 / g + 1,6 \quad (\text{NTC-07 Eq. 3.2.9})$$

Espressioni dello spettro di risposta (NTC-08 Eq. 3.2.4)

$$\begin{array}{l|l}
 0 \leq T < T_B & S_e(T) = a_0 \cdot S \cdot \eta \cdot F_0 \cdot \left[\frac{T}{T_B} + \frac{1}{\eta \cdot F_0} \left(1 - \frac{T}{T_B} \right) \right] \\
 T_B \leq T < T_C & S_e(T) = a_0 \cdot S \cdot \eta \cdot F_0 \\
 T_C \leq T < T_D & S_e(T) = a_0 \cdot S \cdot \eta \cdot F_0 \cdot \left(\frac{T_C}{T} \right) \\
 T_D \leq T & S_e(T) = a_0 \cdot S \cdot \eta \cdot F_0 \cdot \left(\frac{T_C \cdot T_D}{T^2} \right)
 \end{array}$$

Lo spettro di progetto $S_d(T)$ per le verifiche agli Stati Limite Ultimi è ottenuto dalle espressioni dello spettro elastico $S_e(T)$ sostituendo η con $1/q$, dove q è il fattore di struttura. (NTC-08 § 3.2.3.5)

Punti dello spettro di risposta

	T [s]	Se [g]
	0,000	0,224
T_B	0,095	0,360
T_C	0,286	0,360
	0,392	0,263
	0,497	0,208
	0,602	0,171
	0,707	0,146
	0,813	0,127
	0,918	0,112
	1,023	0,101
	1,129	0,091
	1,234	0,084
	1,339	0,077
	1,445	0,071
	1,550	0,067
	1,655	0,062
	1,760	0,059
	1,866	0,055
	1,971	0,052
	2,076	0,050
	2,182	0,047
	2,287	0,045
	2,392	0,045
T_D	2,498	0,045
	2,569	0,045
	2,641	0,045
	2,712	0,045
	2,784	0,045
	2,855	0,045
	2,927	0,045
	2,998	0,045
	3,070	0,045
	3,141	0,045
	3,213	0,045
	3,285	0,045
	3,356	0,045
	3,428	0,045
	3,499	0,045
	3,571	0,045
	3,642	0,045
	3,714	0,045
	3,785	0,045
	3,857	0,045
	3,928	0,045
	4,000	0,045

9.10.3 Spettro SLV verticale

Parametri e punti dello spettro di risposta verticale per lo stato linSLV

Parametri indipendenti

STATO LIMITE	SLV
a_{ov}	0,143 g
S_s	1,000
S_T	1,000
q	1,500
T_b	0,050 s
T_c	0,150 s
T_D	1,000 s

Parametri dipendenti

F_v	1,540
S	1,000
η	0,667

Espressioni dei parametri dipendenti

$$S = S_s \cdot S_T \quad (\text{NTC-08 Eq. 3.2.5})$$

$$\eta = 1/q \quad (\text{NTC-08 §. 3.2.3.5})$$

$$F_v = 1,35 \cdot F_c \cdot \left(\frac{a_z}{g} \right)^{0,5} \quad (\text{NTC-08 Eq. 3.2.11})$$

Espressioni dello spettro di risposta (NTC-08 Eq. 3.2.10)

$$\begin{array}{l|l}
 0 \leq T < T_b & S_c(T) = a_s \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left[\frac{T}{T_b} + \frac{1}{\eta \cdot F_c} \left(1 - \frac{T}{T_b} \right) \right] \\
 T_b \leq T < T_c & S_c(T) = a_s \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \\
 T_c \leq T < T_D & S_c(T) = a_s \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left(\frac{T_c}{T} \right) \\
 T_D \leq T & S_c(T) = a_s \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left(\frac{T_c T_D}{T^2} \right)
 \end{array}$$

Punti dello spettro di risposta

	T [s]	Se [g]
	0,000	0,143
T_b	0,050	0,230
T_c	0,150	0,230
	0,235	0,147
	0,320	0,108
	0,405	0,085
	0,490	0,071
	0,575	0,060
	0,660	0,052
	0,745	0,046
	0,830	0,042
	0,915	0,038
T_D	1,000	0,035
	1,094	0,029
	1,188	0,025
	1,281	0,021
	1,375	0,018
	1,469	0,016
	1,563	0,014
	1,656	0,013
	1,750	0,011
	1,844	0,010
	1,938	0,009
	2,031	0,008
	2,125	0,008
	2,219	0,007
	2,313	0,006
	2,406	0,006
	2,500	0,006
	2,594	0,005
	2,688	0,005
	2,781	0,004
	2,875	0,004
	2,969	0,004
	3,063	0,004
	3,156	0,003
	3,250	0,003
	3,344	0,003
	3,438	0,003
	3,531	0,003
	3,625	0,003
	3,719	0,002
	3,813	0,002
	3,906	0,002
	4,000	0,002

10 ANALISI E MODELLAZIONE DELLA STRUTTURA

Per l'edificio in oggetto è stata eseguita un'*analisi dinamica lineare con spettro di risposta*.

Il calcolo delle caratteristiche di sollecitazione è stato eseguito con il metodo degli elementi finiti, utilizzando il codice di calcolo SAP2000 (SAP2000® Integrated Finite Element Analysis and Design of Structures, Computers and Structures, Inc. Berkeley, California, USA).

Il modello della struttura contiene sia elementi monodimensionali (elementi "frame") sia elementi bidimensionali a comportamento sia membranale sia flessionale (elementi "shell").

I criteri di realizzazione generali per la modellazione delle strutture (elevazione) sono i seguenti:

- le dimensioni generali del modello agli elementi finiti e quindi le dimensioni dei singoli elementi strutturali sono riprese direttamente da quelle reali di progetto;
- tutti gli elementi strutturali tipo pilastri, travi e cordoli sono stati modellati con elementi monodimensionali (elementi "FRAME"); i frangisole e gli elementi aggettanti delle travi in c.a. sono stati modellati come elementi frame, definendo sezioni aventi la geometria articolata che contraddistingue le travi dell'edificio.
- tutti gli elementi strutturali tipo setti e solette in opera sono stati modellati con elementi bidimensionali (elementi "SHELL");
- i pesi propri delle strutture sono assegnati in modo automatico dal programma di calcolo in funzione delle caratteristiche geometriche, meccaniche e fisiche degli elementi;
- i pesi portati e permanenti sono assegnati direttamente come distribuzione di carico uniforme sugli elementi frame o sugli elementi shell;
- le masse sono assegnate automaticamente dal programma riprese dai carichi concentrati e distribuiti e dai pesi propri dei diversi elementi; a tutti i piani dell'edificio sono stati applicati i vincoli interni di piano rigido;

La geometria della struttura è stata definita mediante l'assegnazione delle coordinate geometriche dei nodi della struttura rispetto ad un sistema di riferimento fisso cartesiano ortogonale destrorso XYZ. Questo riferimento ha gli assi X e Y orizzontali e l'asse Z verticale ascendente.

Gli elementi strutturali sono state modellati mediante elementi finiti monodimensionali (elementi "frame" e "shell" della libreria di elementi finiti di SAP2000).

Per ogni elemento del modello strutturale è stato inoltre definito un proprio sistema di riferimento locale rispetto al quale sono state assegnate le proprietà geometriche ed inerziali ed i carichi sull'elemento, e rispetto al quale è fornita la risposta (in termini di spostamenti dei nodi e di caratteristiche di sollecitazione) dal codice di calcolo.

Gli assi del riferimento locale sono contrassegnati dai numeri 1, 2 e 3 ed il loro orientamento rispetto al riferimento globale XYZ è assegnato in modo diverso a seconda del tipo di elemento finito ("frame" o "shell").

Per ogni elemento uno degli assi locali rimane automaticamente individuato dalla geometria dello stesso elemento finito.

Per gli elementi "frame" (travi) il primo asse (1) è diretto secondo l'asse dell'elemento, mentre gli altri due assi (2 e 3) giacciono in un piano ortogonale all'elemento e che viene definita dall'utente.

Le caratteristiche geometriche degli elementi "frame" sono state assegnate, definendo soltanto il materiale e la forma della sezione; il programma infatti determina in modo automatico per diversi tipi di sezioni le caratteristiche inerziali (area, momenti di inerzia) della sezione.

In virtù della presenza di elementi di tamponamento costituiti da lastre in c.a. con interposto materiale isoante, è stata eseguita una modellazione completa di detti tamponamenti ed una modellazione in cui tali elementi costituiscono esclusivamente massa; così facendo sono stati analizzati i due casi limite al fine di verificare gli elementi verticali esistenti e di nuova realizzazione e le loro interferenze con i tamponamenti rigidi esistenti.

Le figure seguenti mostrano alcune viste del modello agli elementi finiti, sia per lo stato attuale che per quello di progetto.

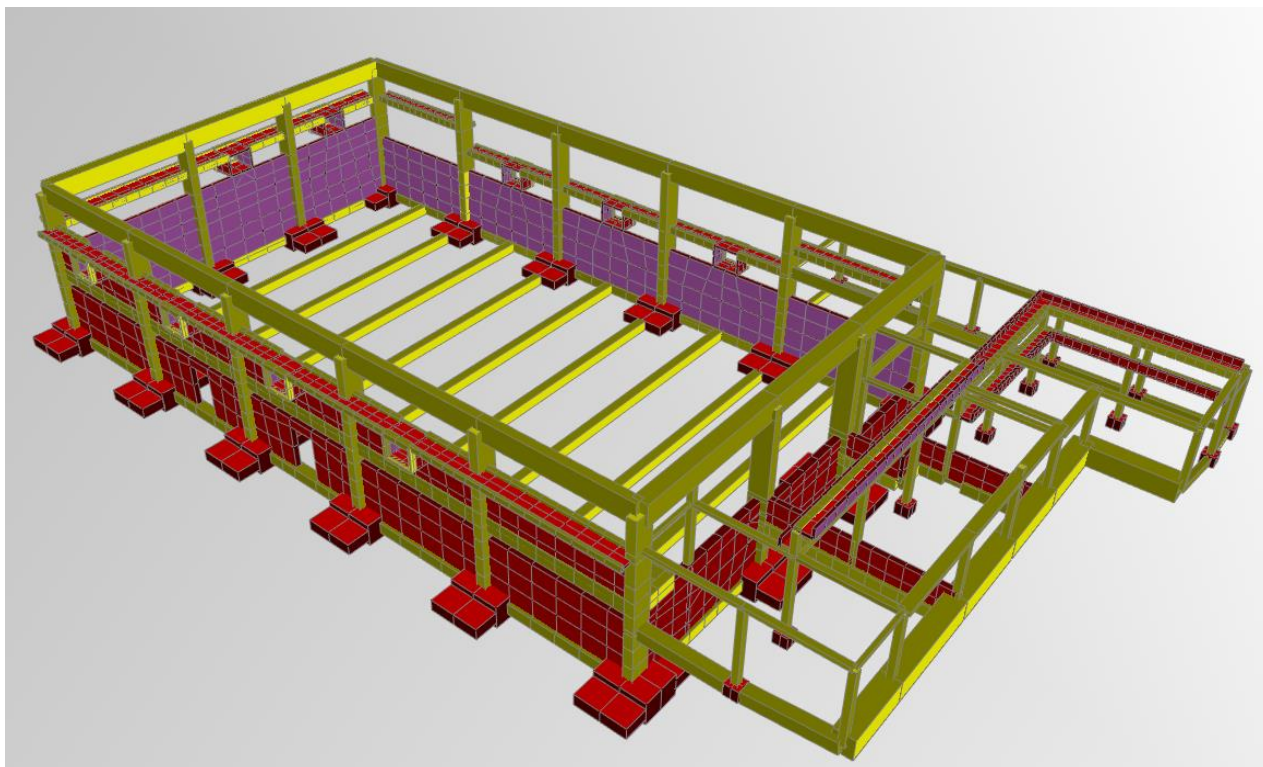


Figura 6 - Modellazione strutturale stato attuale

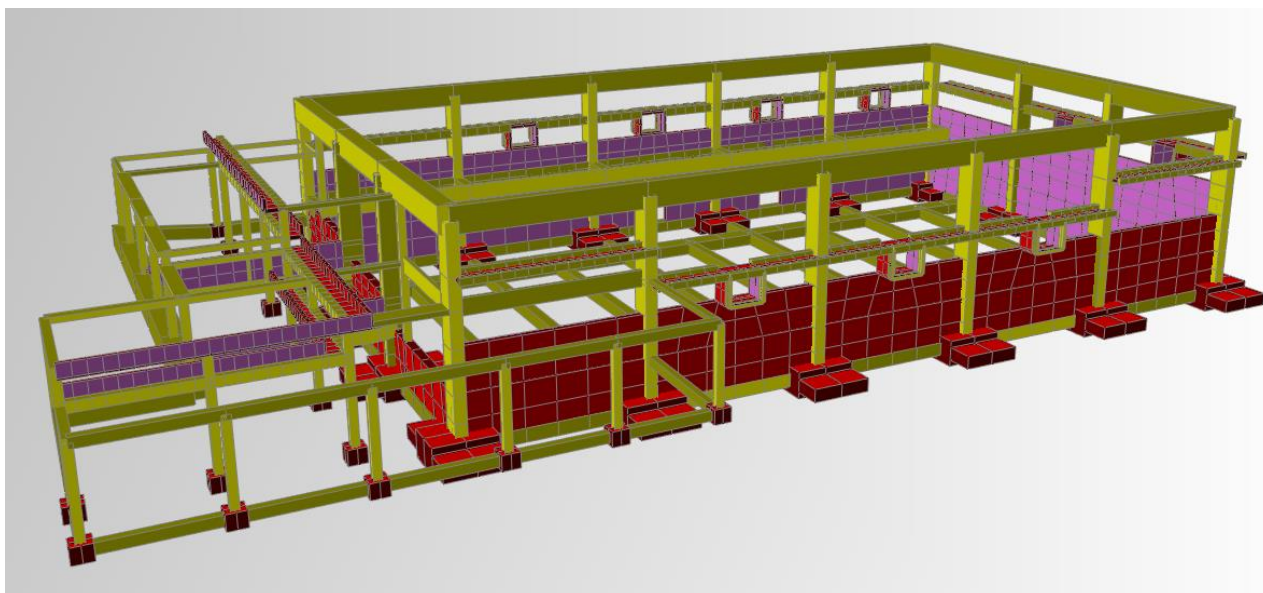


Figura 7 - Modellazione strutturale stato attuale

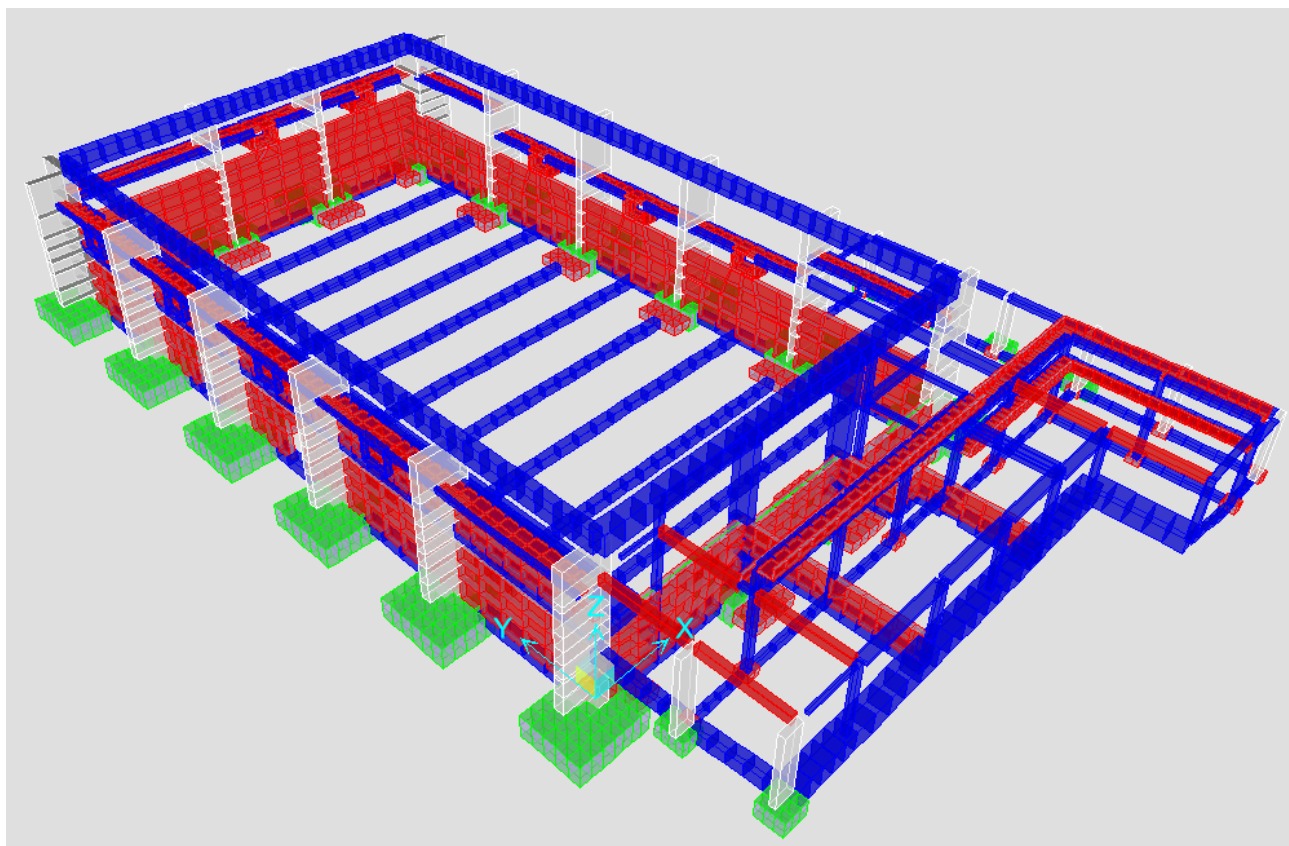


Figura 8 - Modellazione strutturale stato di progetto (modello con tamponamenti in c.a.)

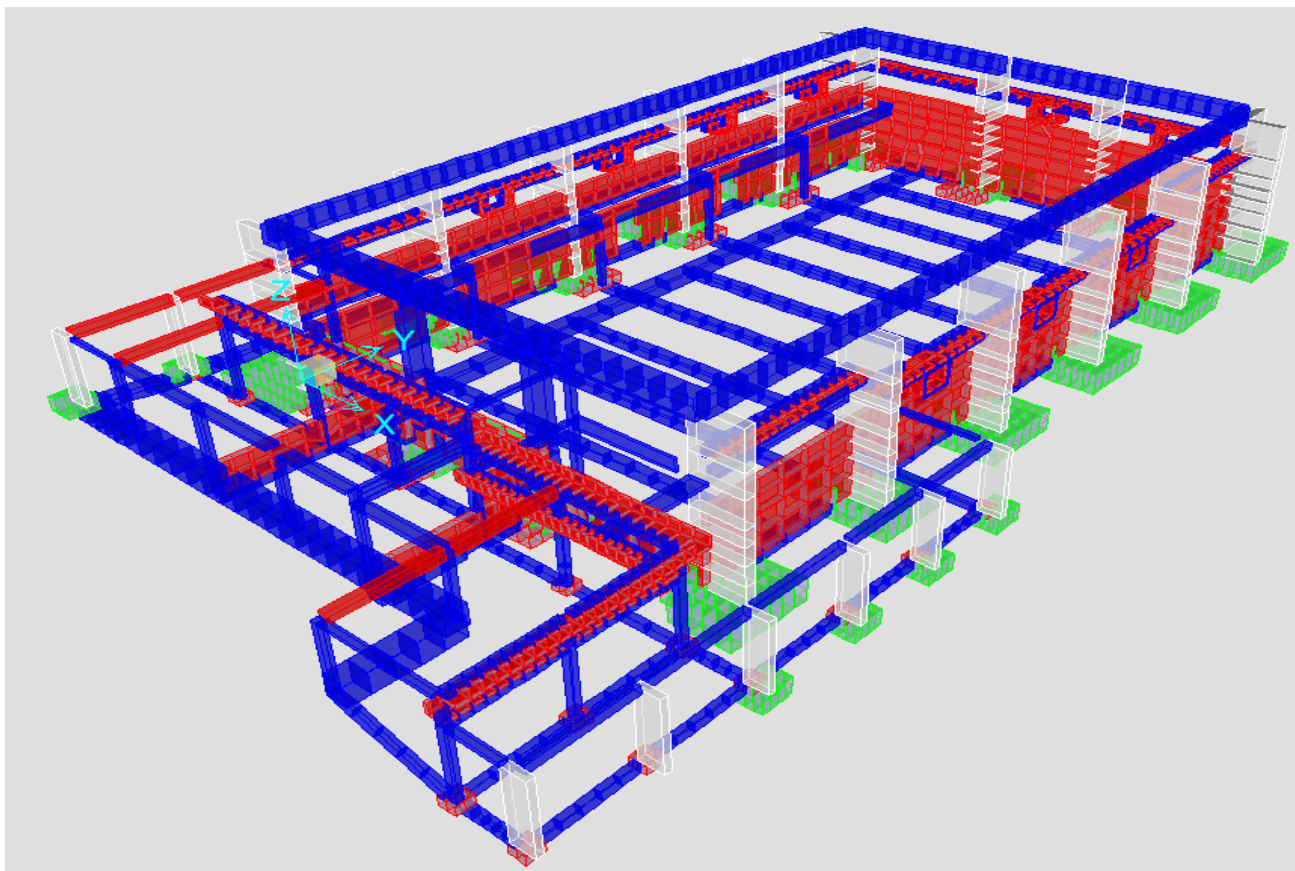


Figura 9 - Modellazione strutturale stato di progetto (modello con tamponamenti in c.a.)

11 ANALISI MODALE

11.1 Modello con tamponamenti in c.a.

E' stata eseguita l'analisi dinamica delle strutture con 1000 modi di vibrare al fine di attivare almeno l'85% delle masse.

Di seguito si riporta la percentuale di massa attivata in totale (modello con tamponamenti in c.a. modellati).

TABLE: Modal Load Participation Ratios				
OutputCase	ItemType	Item	Static	Dynamic
Text	Text	Text	Percent	Percent
MODAL	Acceleration	UX	99,9832	86,0819
MODAL	Acceleration	UY	99,9923	87,1215
MODAL	Acceleration	UZ	100,002	99,9974

Di seguito si riportano i tabulati relativi modi di vibrazione dell'edificio.

TABLE: Modal Participating Mass Ratios								
OutputCase	StepType	StepNum	Period	UX	UY	UZ	SumUX	SumUY
Text	Text	Unitless	Sec	Unitless	Unitless	Unitless	Unitless	Unitless
MODAL	Mode	1	0,315014	0,002887	0,14	0,00001216	0,002887	0,14
MODAL	Mode	2	0,257354	0,01162	0,008939	0,00005897	0,01451	0,15

MODAL	Mode	3	0,177939	0,01455	0,05074	0,00001061	0,02906	0,2
MODAL	Mode	4	0,171104	0,001673	0,01808	0,000004904	0,03073	0,22
MODAL	Mode	5	0,16112	0,07208	0,13	3,318E-07	0,1	0,35
MODAL	Mode	6	0,154036	0,08975	0,00002517	0,001103	0,19	0,35
MODAL	Mode	7	0,15202	0,009651	0,000184	0,000008549	0,2	0,35
MODAL	Mode	8	0,147848	0,002169	0,00002456	0,00009134	0,2	0,35
MODAL	Mode	9	0,137642	0,11	0,02745	0,00005038	0,31	0,38
MODAL	Mode	10	0,133789	0,008466	0,0001891	0,00003381	0,32	0,38
MODAL	Mode	11	0,130617	0,004503	0,00004674	0,000008902	0,33	0,38
MODAL	Mode	12	0,128541	0,00231	0,0005162	0,0007517	0,33	0,38
MODAL	Mode	13	0,128061	0,12	0,000297	0,001571	0,45	0,38
MODAL	Mode	14	0,123581	0,005424	0,001034	0,0004804	0,45	0,38
MODAL	Mode	15	0,120577	0,01506	0,05991	0,001432	0,47	0,44
MODAL	Mode	16	0,118797	0,01875	0,09131	0,0001939	0,49	0,53
MODAL	Mode	17	0,112485	0,0002402	0,02483	0,0007905	0,49	0,56
MODAL	Mode	18	0,111287	0,000004391	0,003125	0,005761	0,49	0,56
MODAL	Mode	19	0,111256	0,001051	0,00003672	0,02769	0,49	0,56
MODAL	Mode	20	0,105735	0,0003531	0,004253	0,01123	0,49	0,56
MODAL	Mode	21	0,096844	0,00005453	0,000005289	0,002147	0,49	0,56
MODAL	Mode	22	0,096655	0,0001079	0,00001366	0,0005962	0,49	0,56
MODAL	Mode	23	0,08726	0,004037	0,00003441	0,000245	0,49	0,56
MODAL	Mode	24	0,086841	0,000008504	0,00005787	0,06525	0,49	0,56
MODAL	Mode	25	0,086741	0,000001165	0,00002419	0,0004045	0,49	0,56
MODAL	Mode	26	0,086725	1,685E-07	0,0000136	0,0281	0,49	0,56
MODAL	Mode	27	0,086689	3,812E-09	0,00002296	0,004522	0,49	0,56
MODAL	Mode	28	0,08629	0,00007973	0,01438	0,12	0,49	0,58
MODAL	Mode	29	0,086014	0,00001055	0,001364	0,04883	0,49	0,58
MODAL	Mode	30	0,085934	0,000002655	0,0002377	0,008644	0,49	0,58
MODAL	Mode	31	0,085905	3,482E-07	0,000008575	0,0006982	0,49	0,58
MODAL	Mode	32	0,085888	0,000008735	0,00001886	0,0001046	0,49	0,58
MODAL	Mode	33	0,085278	0,000002319	4,138E-07	0,008934	0,49	0,58
MODAL	Mode	34	0,084769	0,0002859	0,005146	0,4	0,49	0,58
MODAL	Mode	35	0,08147	0,0007097	0,0005832	0,00882	0,5	0,58
MODAL	Mode	36	0,081268	0,0009507	0,0004247	0,01139	0,5	0,59
MODAL	Mode	37	0,079962	0,00001261	0,0004866	0,007628	0,5	0,59
MODAL	Mode	38	0,079376	0,00001246	0,000007959	0,007013	0,5	0,59
MODAL	Mode	39	0,079225	0,00001932	0,00001547	0,0007179	0,5	0,59
MODAL	Mode	40	0,079143	8,544E-07	0,00001664	0,00155	0,5	0,59
MODAL	Mode	41	0,079007	0,000001124	0,0001656	0,02034	0,5	0,59
MODAL	Mode	42	0,078985	8,732E-07	0,0001785	0,01436	0,5	0,59
MODAL	Mode	43	0,077556	0,00001311	0,00008909	0,03079	0,5	0,59
MODAL	Mode	44	0,076983	0,0009417	0,00000172	0,01188	0,5	0,59
MODAL	Mode	45	0,076119	0,0000531	0,000009424	0,003054	0,5	0,59
MODAL	Mode	46	0,075484	3,278E-07	0,00001212	0,00007804	0,5	0,59
MODAL	Mode	47	0,075402	2,299E-08	4,279E-08	0,0008844	0,5	0,59

MODAL	Mode	48	0,075383	1,313E-07	2,955E-07	0,0001118	0,5	0,59
MODAL	Mode	49	0,075301	0,00001301	0,00001875	0,01293	0,5	0,59
MODAL	Mode	50	0,074454	0,0003637	0,0001866	0,01611	0,5	0,59
MODAL	Mode	51	0,071669	0,000001834	0,00000269	0,0001065	0,5	0,59
MODAL	Mode	52	0,070818	0,003423	0,000004918	0,00179	0,5	0,59
MODAL	Mode	53	0,069585	0,0004332	0,000002782	0,003917	0,5	0,59
MODAL	Mode	54	0,068831	0,001639	0,0001916	0,001168	0,5	0,59
MODAL	Mode	55	0,067891	0,0008258	0,0001898	0,0004988	0,5	0,59
MODAL	Mode	56	0,067664	0,0003153	0,0004535	0,00181	0,5	0,59
MODAL	Mode	57	0,067134	0,000000122	3,982E-07	0,004699	0,5	0,59
MODAL	Mode	58	0,066733	0,001036	0,00009554	0,002638	0,51	0,59
MODAL	Mode	59	0,066165	0,001357	0,0002173	0,0008732	0,51	0,59
MODAL	Mode	60	0,065866	0,0001608	1,562E-07	0,0004883	0,51	0,59
MODAL	Mode	61	0,064852	0,0007101	0,00006826	0,00004911	0,51	0,59
MODAL	Mode	62	0,064601	0,000008532	0,00001525	0,00002727	0,51	0,59
MODAL	Mode	63	0,064276	0,00004021	0,000006615	0,004449	0,51	0,59
MODAL	Mode	64	0,06421	0,00004362	0,00003915	0,0001855	0,51	0,59
MODAL	Mode	65	0,063972	0,0001092	0,00009348	0,0004249	0,51	0,59
MODAL	Mode	66	0,063597	8,595E-07	0,000009709	0,01127	0,51	0,59
MODAL	Mode	67	0,063507	0,0003622	0,000866	0,003519	0,51	0,59
MODAL	Mode	68	0,062467	0,0003047	0,00007616	0,0003262	0,51	0,59
MODAL	Mode	69	0,061951	0,004385	7,274E-07	0,0006718	0,51	0,59
MODAL	Mode	70	0,061442	0,006711	0,0009269	0,000675	0,52	0,59
MODAL	Mode	71	0,060558	0,0001753	0,0003115	0,0005063	0,52	0,59
MODAL	Mode	72	0,060171	0,00026	0,005184	0,0006542	0,52	0,6
MODAL	Mode	73	0,059024	0,004953	0,0006133	0,00007041	0,52	0,6
MODAL	Mode	74	0,058479	0,005867	0,0002442	0,00005832	0,53	0,6
MODAL	Mode	75	0,058443	0,0007358	0,0000168	0,00003192	0,53	0,6
MODAL	Mode	76	0,058368	0,0003894	0,00001298	0,000652	0,53	0,6
MODAL	Mode	77	0,05828	0,0002181	0,00001891	0,000009087	0,53	0,6
MODAL	Mode	78	0,058237	0,00001569	0,00004271	0,00003044	0,53	0,6
MODAL	Mode	79	0,058116	0,00007897	0,00003146	0,005326	0,53	0,6
MODAL	Mode	80	0,05741	0,003656	0,00006207	0,000098	0,54	0,6
MODAL	Mode	81	0,057279	0,003111	0,00004615	0,0005636	0,54	0,6
MODAL	Mode	82	0,056551	0,0001615	0,0001332	0,0002184	0,54	0,6
MODAL	Mode	83	0,056472	0,00645	0,0001556	0,001479	0,55	0,6
MODAL	Mode	84	0,055625	0,00001612	0,000005138	0,0001016	0,55	0,6
MODAL	Mode	85	0,05533	0,005286	0,0002837	0,000002108	0,55	0,6
MODAL	Mode	86	0,054546	0,0006246	0,007542	0,009386	0,55	0,6
MODAL	Mode	87	0,053289	0,0001356	0,001232	0,002375	0,55	0,61
MODAL	Mode	88	0,053008	0,008071	0,0000421	0,001848	0,56	0,61
MODAL	Mode	89	0,052845	0,00001908	0,0001962	0,00253	0,56	0,61
MODAL	Mode	90	0,052609	0,0008358	0,00003053	0,001097	0,56	0,61
MODAL	Mode	91	0,05192	0,0004586	0,0004071	0,001444	0,56	0,61
MODAL	Mode	92	0,051509	0,003891	0,0002045	0,003651	0,56	0,61

MODAL	Mode	93	0,051138	0,008872	0,00006322	0,000136	0,57	0,61
MODAL	Mode	94	0,050761	0,002916	0,000008044	0,00003749	0,58	0,61
MODAL	Mode	95	0,050695	0,00342	0,00001105	0,0002716	0,58	0,61
MODAL	Mode	96	0,050552	0,0004284	0,0001917	0,0003815	0,58	0,61
MODAL	Mode	97	0,050256	0,0005322	0,0001874	0,001045	0,58	0,61
MODAL	Mode	98	0,050139	0,001457	0,0002679	0,0004758	0,58	0,61
MODAL	Mode	99	0,049979	0,008584	0,0003832	0,0006528	0,59	0,61
MODAL	Mode	100	0,049801	0,00512	0,001084	0,001772	0,6	0,61
MODAL	Mode	101	0,049754	0,00003213	0,001491	0,0005257	0,6	0,61
MODAL	Mode	102	0,049662	0,002202	0,002607	0,0002313	0,6	0,61
MODAL	Mode	103	0,04949	0,008717	0,007365	0,0003117	0,61	0,62
MODAL	Mode	104	0,048667	0,001154	0,002065	0,0009669	0,61	0,62
MODAL	Mode	105	0,04855	0,0001578	0,00001618	0,0001232	0,61	0,62
MODAL	Mode	106	0,04806	0,0009422	0,00009533	0,0002788	0,61	0,62
MODAL	Mode	107	0,047776	0,000008073	0,00008135	0,0001248	0,61	0,62
MODAL	Mode	108	0,047437	0,0000198	0,00003919	0,0002752	0,61	0,62
MODAL	Mode	109	0,046898	0,004944	0,00009163	2,055E-07	0,61	0,62
MODAL	Mode	110	0,046864	0,001102	0,00004208	0,0000318	0,62	0,62
MODAL	Mode	111	0,046674	0,0001024	0,002502	0,0002202	0,62	0,62
MODAL	Mode	112	0,046517	0,001901	0,000368	0,000005111	0,62	0,63
MODAL	Mode	113	0,046126	0,0001587	0,00007192	0,0002594	0,62	0,63
MODAL	Mode	114	0,046035	0,01026	0,0002334	0,00006621	0,63	0,63
MODAL	Mode	115	0,04582	0,00005148	0,00002047	0,00006476	0,63	0,63
MODAL	Mode	116	0,045584	0,002494	0,000004482	0,0001531	0,63	0,63
MODAL	Mode	117	0,04528	0,0003645	0,0003994	0,001115	0,63	0,63
MODAL	Mode	118	0,044783	0,0004189	0,0000821	0,002462	0,63	0,63
MODAL	Mode	119	0,044248	0,0006288	0,001623	0,001395	0,63	0,63
MODAL	Mode	120	0,0435	0,00000567	0,0002695	0,0002032	0,63	0,63
MODAL	Mode	121	0,043353	0,00009959	0,00006713	0,0005587	0,63	0,63
MODAL	Mode	122	0,043191	0,000243	0,0003285	0,000005866	0,63	0,63
MODAL	Mode	123	0,043127	0,00007705	0,00003745	0,00005615	0,63	0,63
MODAL	Mode	124	0,043035	1,448E-07	0,000009536	0,00002391	0,63	0,63
MODAL	Mode	125	0,042824	3,246E-07	9,217E-07	0,000007583	0,63	0,63
MODAL	Mode	126	0,042635	0,01074	0,0001231	0,00001059	0,64	0,63
MODAL	Mode	127	0,042536	0,0009549	0,000534	0,0003912	0,64	0,63
MODAL	Mode	128	0,042273	0,001457	0,000001158	0,0003963	0,65	0,63
MODAL	Mode	129	0,041789	0,0003534	0,00002012	0,00001402	0,65	0,63
MODAL	Mode	130	0,041666	0,000009441	0,00002297	0,00539	0,65	0,63
MODAL	Mode	131	0,041291	2,166E-07	0,000002782	0,00001218	0,65	0,63
MODAL	Mode	132	0,041088	9,222E-07	0,001016	0,00002607	0,65	0,63
MODAL	Mode	133	0,040943	0,00001098	0,001051	0,0002897	0,65	0,63
MODAL	Mode	134	0,040751	0,00001873	0,00003448	0,003824	0,65	0,63
MODAL	Mode	135	0,040735	2,986E-07	0,000009354	0,0005954	0,65	0,63
MODAL	Mode	136	0,040568	0,0003482	0,00001995	0,0001065	0,65	0,63
MODAL	Mode	137	0,040036	0,00005035	0,00009055	0,00004357	0,65	0,63

MODAL	Mode	138	0,039662	0,000003115	0,000008171	0,0005147	0,65	0,63
MODAL	Mode	139	0,03962	0,0004979	9,201E-07	0,000734	0,65	0,63
MODAL	Mode	140	0,039449	0,0006471	0,0009034	0,003109	0,65	0,63
MODAL	Mode	141	0,038842	0,00001604	0,001792	0,000001785	0,65	0,63
MODAL	Mode	142	0,038613	0,0002085	0,001043	0,0002603	0,65	0,64
MODAL	Mode	143	0,038565	0,001403	0,0004032	0,0001519	0,65	0,64
MODAL	Mode	144	0,037882	0,0001051	0,0004608	0,00004157	0,65	0,64
MODAL	Mode	145	0,037407	0,000412	0,0006689	0,00013	0,65	0,64
MODAL	Mode	146	0,036893	0,0004546	0,0004741	0,000001722	0,65	0,64
MODAL	Mode	147	0,036705	0,000034	0,0001392	0,00002117	0,65	0,64
MODAL	Mode	148	0,036426	0,0001253	0,0004435	0,0003591	0,65	0,64
MODAL	Mode	149	0,036185	0,00003808	6,556E-07	0,001517	0,65	0,64
MODAL	Mode	150	0,035976	0,001156	0,001549	0,001345	0,65	0,64
MODAL	Mode	151	0,035863	0,00003744	0,0002141	0,00000778	0,65	0,64
MODAL	Mode	152	0,035581	0,0006757	0,001152	0,00003473	0,65	0,64
MODAL	Mode	153	0,035483	0,00004207	0,0006956	0,0000426	0,65	0,64
MODAL	Mode	154	0,035213	0,0001715	0,0001107	0,000003834	0,65	0,64
MODAL	Mode	155	0,034969	0,00001687	0,00009185	0,0002566	0,65	0,64
MODAL	Mode	156	0,034807	9,626E-07	0,00005766	0,00001896	0,65	0,64
MODAL	Mode	157	0,034504	0,0002321	0,000001028	0,0002965	0,65	0,64
MODAL	Mode	158	0,034294	0,001337	0,00008861	0,00001169	0,65	0,64
MODAL	Mode	159	0,034255	0,0004698	0,0002199	0,0003184	0,65	0,64
MODAL	Mode	160	0,034171	0,000007599	0,0001165	0,0002111	0,65	0,64
MODAL	Mode	161	0,034111	0,0002582	0,0004955	0,00009978	0,65	0,64
MODAL	Mode	162	0,034032	0,00032	0,000266	0,00006603	0,65	0,64
MODAL	Mode	163	0,033687	0,0003017	0,000009598	0,000001521	0,66	0,64
MODAL	Mode	164	0,033275	0,0002403	0,0004763	0,000006164	0,66	0,64
MODAL	Mode	165	0,033154	0,0001748	0,000004876	0,00001298	0,66	0,64
MODAL	Mode	166	0,033057	0,00008471	0,0001917	0,00003482	0,66	0,64
MODAL	Mode	167	0,032968	0,0003708	0,00008235	0,001567	0,66	0,64
MODAL	Mode	168	0,032766	0,00001903	0,000004397	0,0001068	0,66	0,64
MODAL	Mode	169	0,032595	0,00006254	0,0002655	0,00005254	0,66	0,64
MODAL	Mode	170	0,032428	0,00000678	0,00002106	0,000002019	0,66	0,64
MODAL	Mode	171	0,032307	0,00002125	0,0003239	0,000007675	0,66	0,64
MODAL	Mode	172	0,032273	0,00008183	0,0002118	0,000004882	0,66	0,64
MODAL	Mode	173	0,032209	0,00005176	0,0001089	0,00001143	0,66	0,64
MODAL	Mode	174	0,032091	0,0005917	0,00008445	0,00001143	0,66	0,64
MODAL	Mode	175	0,032022	0,00001201	0,0004398	0,000007219	0,66	0,65
MODAL	Mode	176	0,031911	0,000005822	0,00001258	3,169E-08	0,66	0,65
MODAL	Mode	177	0,031848	0,000006309	0,000005318	0,00001397	0,66	0,65
MODAL	Mode	178	0,031675	0,00001123	0,00009582	0,000001328	0,66	0,65
MODAL	Mode	179	0,031523	0,00000448	0,0000819	0,00003057	0,66	0,65
MODAL	Mode	180	0,031429	0,0001138	0,0007907	0,000001295	0,66	0,65
MODAL	Mode	181	0,031115	0,0001237	0,000001206	5,665E-07	0,66	0,65
MODAL	Mode	182	0,030968	1,135E-07	0,000008843	0,00002839	0,66	0,65

MODAL	Mode	183	0,030915	5,445E-07	0,0006082	0,0001301	0,66	0,65
MODAL	Mode	184	0,030689	0,00001997	0,00002889	0,00003882	0,66	0,65
MODAL	Mode	185	0,030529	0,000003816	0,003956	0,00002375	0,66	0,65
MODAL	Mode	186	0,030387	0,00000809	0,000008686	0,0001135	0,66	0,65
MODAL	Mode	187	0,030284	0,0001743	0,001554	0,00003413	0,66	0,65
MODAL	Mode	188	0,030229	0,00004468	0,0008743	0,00002728	0,66	0,65
MODAL	Mode	189	0,030084	0,000123	0,00002076	0,0002617	0,66	0,65
MODAL	Mode	190	0,029836	0,000013	0,0001504	0,00003023	0,66	0,65
MODAL	Mode	191	0,029728	0,0001147	0,001946	0,00007268	0,66	0,66
MODAL	Mode	192	0,029414	0,000001134	0,00007304	0,00005078	0,66	0,66
MODAL	Mode	193	0,029105	0,0003821	0,00006601	0,00004469	0,66	0,66
MODAL	Mode	194	0,02895	0,0003575	0,00007828	0,00001795	0,66	0,66
MODAL	Mode	195	0,028867	0,0004326	0,0001717	0,00001085	0,66	0,66
MODAL	Mode	196	0,02862	0,00001638	0,00002077	0,000005394	0,66	0,66
MODAL	Mode	197	0,028559	0,001577	0,00002299	2,637E-07	0,66	0,66
MODAL	Mode	198	0,028458	0,0001066	0,00009979	0,00002489	0,66	0,66
MODAL	Mode	199	0,028179	0,0003604	0,000032	0,000002386	0,66	0,66
MODAL	Mode	200	0,027995	0,0006046	0,000007745	0,00001594	0,66	0,66
MODAL	Mode	201	0,027871	0,0008054	0,0003989	0,000002204	0,66	0,66
MODAL	Mode	202	0,027847	0,0009192	0,0002743	0,000004754	0,66	0,66
MODAL	Mode	203	0,027744	0,004773	0,00006354	0,0001987	0,67	0,66
MODAL	Mode	204	0,027539	0,0005117	0,000121	0,00003905	0,67	0,66
MODAL	Mode	205	0,027436	0,0008704	0,0004909	0,00002464	0,67	0,66
MODAL	Mode	206	0,027384	0,0000389	0,0002704	0,000008106	0,67	0,66
MODAL	Mode	207	0,027216	0,0007503	0,001286	0,00001116	0,67	0,66
MODAL	Mode	208	0,027042	0,0008922	0,002179	0,000009376	0,67	0,66
MODAL	Mode	209	0,026916	0,004522	0,000987	9,311E-07	0,68	0,66
MODAL	Mode	210	0,026694	7,084E-07	0,00002545	0,000005578	0,68	0,66
MODAL	Mode	211	0,026646	0,0003279	0,000006573	0,0001045	0,68	0,66
MODAL	Mode	212	0,026555	0,001351	0,0002475	0,00007904	0,68	0,66
MODAL	Mode	213	0,02651	0,0002031	0,0002803	0,00002438	0,68	0,66
MODAL	Mode	214	0,026392	0,0001657	0,000008086	0,00001552	0,68	0,66
MODAL	Mode	215	0,02638	0,0005075	0,0001234	0,000002179	0,68	0,66
MODAL	Mode	216	0,026308	0,0000118	0,00001889	0,000003913	0,68	0,66
MODAL	Mode	217	0,026306	0,002147	0,0005804	0,00001812	0,68	0,66
MODAL	Mode	218	0,02598	0,0003524	0,0001613	0,000008221	0,68	0,66
MODAL	Mode	219	0,025928	0,000008108	0,0009121	0,000006069	0,68	0,66
MODAL	Mode	220	0,025797	0,001538	0,00006979	3,283E-08	0,68	0,66
MODAL	Mode	221	0,025661	0,0002613	0,0002927	0,00014	0,68	0,66
MODAL	Mode	222	0,025547	0,0001985	0,002332	0,0001616	0,68	0,67
MODAL	Mode	223	0,025503	0,002236	0,0007214	9,103E-07	0,68	0,67
MODAL	Mode	224	0,024958	0,0006945	0,00007977	7,822E-07	0,69	0,67
MODAL	Mode	225	0,02495	0,001047	0,000004164	5,47E-08	0,69	0,67
MODAL	Mode	226	0,02491	0,0001563	0,000302	0,000004101	0,69	0,67
MODAL	Mode	227	0,024791	0,0006325	0,00176	0,000009085	0,69	0,67

MODAL	Mode	228	0,024701	0,00003936	0,00001774	0,0000021	0,69	0,67
MODAL	Mode	229	0,024491	0,000264	0,00003133	0,000003351	0,69	0,67
MODAL	Mode	230	0,02438	0,002144	0,000004959	0,000001878	0,69	0,67
MODAL	Mode	231	0,024319	0,001853	0,0006389	0,00009315	0,69	0,67
MODAL	Mode	232	0,024243	0,000003849	0,00001196	0,000001319	0,69	0,67
MODAL	Mode	233	0,024235	0,000004839	0,00006342	1,288E-07	0,69	0,67
MODAL	Mode	234	0,024119	0,00001841	2,384E-07	0,00008451	0,69	0,67
MODAL	Mode	235	0,023954	0,000005905	0,00004065	0,00000648	0,69	0,67
MODAL	Mode	236	0,023886	0,000138	0,00004947	2,034E-07	0,69	0,67
MODAL	Mode	237	0,02386	0,0009581	0,000202	0,000002299	0,69	0,67
MODAL	Mode	238	0,02383	0,0004106	0,00003453	0,00001683	0,69	0,67
MODAL	Mode	239	0,023546	0,0001872	0,000005106	2,947E-07	0,69	0,67
MODAL	Mode	240	0,023255	0,0007627	0,0004602	0,000005823	0,69	0,67
MODAL	Mode	241	0,023156	0,00001185	0,00002531	0,000004661	0,69	0,67
MODAL	Mode	242	0,022995	0,00006292	0,0002357	1,361E-09	0,69	0,67
MODAL	Mode	243	0,022915	0,000001185	0,00006318	2,013E-09	0,69	0,67
MODAL	Mode	244	0,022826	2,579E-08	0,000007957	0,000007481	0,69	0,67
MODAL	Mode	245	0,022681	0,000009468	0,0000161	3,304E-10	0,69	0,67
MODAL	Mode	246	0,022617	0,0001552	0,002066	9,299E-07	0,69	0,67
MODAL	Mode	247	0,022548	0,000022	0,0002329	0,00001772	0,69	0,67
MODAL	Mode	248	0,022479	0,00000298	0,0007115	0,0001107	0,69	0,67
MODAL	Mode	249	0,022288	5,829E-07	0,00006813	0,000002341	0,69	0,67
MODAL	Mode	250	0,022274	0,000176	0,00005149	0,000003568	0,69	0,67
MODAL	Mode	251	0,022171	0,00001486	0,0007836	0,000002163	0,69	0,68
MODAL	Mode	252	0,02192	0,0000122	0,00001183	2,022E-07	0,69	0,68
MODAL	Mode	253	0,021819	0,00001037	0,00003318	4,448E-08	0,69	0,68
MODAL	Mode	254	0,021778	0,0000442	0,0009351	1,331E-09	0,69	0,68
MODAL	Mode	255	0,021713	0,00000319	0,0005653	0,000002331	0,69	0,68
MODAL	Mode	256	0,021654	0,000004779	0,0009636	0,00001057	0,69	0,68
MODAL	Mode	257	0,021495	0,0001177	0,00004754	0,00000222	0,69	0,68
MODAL	Mode	258	0,021394	0,0002287	0,00003171	3,85E-10	0,7	0,68
MODAL	Mode	259	0,021374	0,000183	0,0002992	0,000001364	0,7	0,68
MODAL	Mode	260	0,021323	0,000001807	0,00002042	5,368E-13	0,7	0,68
MODAL	Mode	261	0,021278	0,00133	0,0001917	0,00001338	0,7	0,68
MODAL	Mode	262	0,021195	0,0001154	0,00009734	0,00001911	0,7	0,68
MODAL	Mode	263	0,021177	0,004305	0,00002729	0,000001858	0,7	0,68
MODAL	Mode	264	0,02112	3,558E-07	0,00004072	0,00000493	0,7	0,68
MODAL	Mode	265	0,02105	0,000005662	6,351E-07	0,000001647	0,7	0,68
MODAL	Mode	266	0,021001	0,000005039	0,00007657	0,000001526	0,7	0,68
MODAL	Mode	267	0,02098	0,0001017	0,0001407	0,000002857	0,7	0,68
MODAL	Mode	268	0,02096	0,00002938	0,00005106	0,00000381	0,7	0,68
MODAL	Mode	269	0,020898	0,00002209	0,00012	0,000001191	0,7	0,68
MODAL	Mode	270	0,020849	3,904E-08	0,0001051	0,000003373	0,7	0,68
MODAL	Mode	271	0,020706	5,044E-08	0,0001126	8,699E-07	0,7	0,68
MODAL	Mode	272	0,020648	0,000001991	0,00003257	6,306E-08	0,7	0,68

MODAL	Mode	273	0,020572	0,00002106	0,0001284	0,000008261	0,7	0,68
MODAL	Mode	274	0,02048	0,000115	0,0000173	0,000007587	0,7	0,68
MODAL	Mode	275	0,02046	0,0008725	0,000003585	0,000001084	0,7	0,68
MODAL	Mode	276	0,02042	0,001751	0,0001854	0,00000135	0,7	0,68
MODAL	Mode	277	0,020376	0,0001199	0,000002289	0,00008208	0,7	0,68
MODAL	Mode	278	0,020086	0,0004135	0,0003702	0,000015	0,7	0,68
MODAL	Mode	279	0,020028	0,0000372	0,00003026	0,000007235	0,7	0,68
MODAL	Mode	280	0,019997	0,000001171	0,000001908	0,000008739	0,7	0,68
MODAL	Mode	281	0,019949	0,00008542	0,0002467	0,000003089	0,7	0,68
MODAL	Mode	282	0,019868	0,0000283	0,0003606	0,00001202	0,7	0,68
MODAL	Mode	283	0,019802	0,0001052	0,0002459	0,000001141	0,7	0,68
MODAL	Mode	284	0,019664	5,367E-07	0,0001709	5,083E-07	0,7	0,68
MODAL	Mode	285	0,019643	0,0000246	7,742E-07	0,00007345	0,7	0,68
MODAL	Mode	286	0,019618	0,00003017	0,00009503	0,000006367	0,7	0,68
MODAL	Mode	287	0,019533	0,00001208	0,000004189	0,000003269	0,7	0,68
MODAL	Mode	288	0,019488	0,000003393	0,000002407	0,00003835	0,7	0,68
MODAL	Mode	289	0,019452	0,00003895	0,000005624	2,349E-07	0,7	0,68
MODAL	Mode	290	0,019357	0,00005982	0,00001624	0,000002224	0,7	0,68
MODAL	Mode	291	0,019311	0,0005399	0,0002217	0,000004579	0,71	0,68
MODAL	Mode	292	0,019291	2,726E-07	7,704E-07	4,086E-14	0,71	0,68
MODAL	Mode	293	0,019286	0,00001319	0,001204	0,000002061	0,71	0,68
MODAL	Mode	294	0,019249	0,0002399	0,001046	0,000007012	0,71	0,68
MODAL	Mode	295	0,019092	0,000001285	0,00004913	6,144E-08	0,71	0,68
MODAL	Mode	296	0,019004	0,000442	0,000007309	0,000006342	0,71	0,68
MODAL	Mode	297	0,018935	0,0002305	0,000008678	8,866E-09	0,71	0,68
MODAL	Mode	298	0,01891	0,000005517	0,00004614	0,000004788	0,71	0,68
MODAL	Mode	299	0,018817	0,0002283	0,00000431	2,999E-07	0,71	0,68
MODAL	Mode	300	0,018751	0,0003421	0,0003232	0,000002848	0,71	0,68
MODAL	Mode	301	0,01863	2,703E-07	0,00001065	0,000004256	0,71	0,68
MODAL	Mode	302	0,018574	0,0000413	0,0002365	0,00000598	0,71	0,68
MODAL	Mode	303	0,018481	0,00005955	0,0004688	4,356E-08	0,71	0,68
MODAL	Mode	304	0,018462	0,0001074	0,001058	0,00000155	0,71	0,69
MODAL	Mode	305	0,018442	0,00005739	0,00003803	2,864E-09	0,71	0,69
MODAL	Mode	306	0,018336	0,00003185	0,00004139	7,585E-11	0,71	0,69
MODAL	Mode	307	0,018315	0,00007789	0,00001598	6,341E-07	0,71	0,69
MODAL	Mode	308	0,018268	0,000002624	0,000003364	5,488E-09	0,71	0,69
MODAL	Mode	309	0,018183	0,000007523	0,00003031	0,000002343	0,71	0,69
MODAL	Mode	310	0,018137	0,00003419	6,622E-07	0,000002	0,71	0,69
MODAL	Mode	311	0,018108	0,00001382	0,000002917	0,00001885	0,71	0,69
MODAL	Mode	312	0,018087	4,302E-07	0,00002246	0,00001294	0,71	0,69
MODAL	Mode	313	0,018015	0,0001962	0,0001015	0,00003455	0,71	0,69
MODAL	Mode	314	0,017926	0,0001049	0,0004115	1,756E-12	0,71	0,69
MODAL	Mode	315	0,017861	0,000122	0,0002051	0,000003106	0,71	0,69
MODAL	Mode	316	0,017811	1,473E-07	0,0001593	0,000002798	0,71	0,69
MODAL	Mode	317	0,017777	4,741E-07	0,000001342	9,731E-07	0,71	0,69

MODAL	Mode	318	0,017622	0,000773	0,000177	1,124E-08	0,71	0,69
MODAL	Mode	319	0,017594	0,0001984	0,00001265	0,000001048	0,71	0,69
MODAL	Mode	320	0,017517	0,000122	0,000004592	5,429E-07	0,71	0,69
MODAL	Mode	321	0,017326	0,00003067	0,000002541	7,387E-07	0,71	0,69
MODAL	Mode	322	0,017303	0,0006675	0,0000213	5,962E-08	0,71	0,69
MODAL	Mode	323	0,017176	0,0003417	0,0002017	9,698E-07	0,71	0,69
MODAL	Mode	324	0,017144	0,00003529	0,00001913	4,461E-07	0,71	0,69
MODAL	Mode	325	0,017078	0,0008515	0,00005463	8,326E-07	0,71	0,69
MODAL	Mode	326	0,017059	0,0004574	0,000005332	0,000003806	0,71	0,69
MODAL	Mode	327	0,017037	1,729E-08	0,000004966	0,000001481	0,71	0,69
MODAL	Mode	328	0,016962	0,0003544	0,00006881	1,932E-08	0,71	0,69
MODAL	Mode	329	0,016868	0,00002322	0,001599	0,000003517	0,71	0,69
MODAL	Mode	330	0,016856	0,0001389	0,0001064	0,000001567	0,71	0,69
MODAL	Mode	331	0,016729	0,0001825	0,00001707	0,000002901	0,71	0,69
MODAL	Mode	332	0,016677	0,0000971	0,0004774	0,000002797	0,71	0,69
MODAL	Mode	333	0,016636	0,0002813	0,000004483	1,609E-07	0,71	0,69
MODAL	Mode	334	0,016584	0,00001852	0,00005204	0,000006357	0,71	0,69
MODAL	Mode	335	0,01656	0,001906	0,00007802	2,106E-07	0,71	0,69
MODAL	Mode	336	0,016533	0,000001541	8,043E-07	0,00000447	0,71	0,69
MODAL	Mode	337	0,016463	0,0002968	0,00001846	0,000001503	0,71	0,69
MODAL	Mode	338	0,016398	0,0001345	0,000008329	0,00005279	0,71	0,69
MODAL	Mode	339	0,016372	0,002064	0,000014	0,00002005	0,72	0,69
MODAL	Mode	340	0,016302	0,0002647	1,589E-08	2,677E-09	0,72	0,69
MODAL	Mode	341	0,016295	0,00008136	2,16E-10	0,00001004	0,72	0,69
MODAL	Mode	342	0,016252	2,991E-07	0,00006602	4,408E-07	0,72	0,69
MODAL	Mode	343	0,016227	0,0001794	0,0003028	0,000002484	0,72	0,69
MODAL	Mode	344	0,016155	0,0005815	0,00009382	0,000005551	0,72	0,69
MODAL	Mode	345	0,016104	0,000001299	0,000009803	0,000008769	0,72	0,69
MODAL	Mode	346	0,016095	0,00001602	4,178E-08	2,319E-07	0,72	0,69
MODAL	Mode	347	0,015968	0,000152	0,000002393	0,00003598	0,72	0,69
MODAL	Mode	348	0,015931	0,0001022	0,0005024	0,000008221	0,72	0,69
MODAL	Mode	349	0,015878	0,000007794	0,000003821	7,745E-08	0,72	0,69
MODAL	Mode	350	0,015873	0,000005612	9,995E-07	2,905E-07	0,72	0,69
MODAL	Mode	351	0,015855	0,00002107	0,00003477	0,000001315	0,72	0,69
MODAL	Mode	352	0,015827	0,00004223	0,000009728	5,49E-08	0,72	0,69
MODAL	Mode	353	0,015639	0,00005184	0,0001494	1,603E-08	0,72	0,69
MODAL	Mode	354	0,015634	0,001792	0,00004683	1,241E-08	0,72	0,69
MODAL	Mode	355	0,015598	0,00008637	0,0007369	0,000001269	0,72	0,69
MODAL	Mode	356	0,015518	0,0001084	0,0002068	5,965E-07	0,72	0,69
MODAL	Mode	357	0,015499	0,00003055	0,0001146	0,000001551	0,72	0,69
MODAL	Mode	358	0,015477	0,0001912	0,00002339	0,00001413	0,72	0,69
MODAL	Mode	359	0,015439	0,00007478	0,0000406	1,858E-07	0,72	0,69
MODAL	Mode	360	0,015415	0,00001567	0,000007749	5,958E-09	0,72	0,69
MODAL	Mode	361	0,015352	0,00002688	0,00006725	9,638E-07	0,72	0,69
MODAL	Mode	362	0,015248	0,00009815	0,00001401	0,00000145	0,72	0,69

MODAL	Mode	363	0,015163	0,00009733	0,00002412	0,000000579	0,72	0,69
MODAL	Mode	364	0,015084	0,00008627	0,0005541	1,722E-07	0,72	0,69
MODAL	Mode	365	0,015004	0,0002334	0,000002442	0,000005016	0,72	0,69
MODAL	Mode	366	0,014868	0,0004828	0,000006079	1,419E-07	0,72	0,69
MODAL	Mode	367	0,014824	0,0002801	0,0000225	0,000005748	0,72	0,69
MODAL	Mode	368	0,014583	0,0003503	0,00003278	0,000003114	0,72	0,69
MODAL	Mode	369	0,014571	0,0008503	0,0002564	0,000009663	0,72	0,69
MODAL	Mode	370	0,014536	0,0002222	0,0004371	0,000005274	0,72	0,69
MODAL	Mode	371	0,014494	0,0001758	0,000617	4,521E-07	0,72	0,69
MODAL	Mode	372	0,014467	0,0002307	0,0001824	0,000003421	0,72	0,69
MODAL	Mode	373	0,014428	0,0000871	0,0005804	0,000005405	0,72	0,7
MODAL	Mode	374	0,014323	0,0002789	0,00005857	0,000001058	0,72	0,7
MODAL	Mode	375	0,014231	0,000008337	0,00008625	9,907E-08	0,72	0,7
MODAL	Mode	376	0,014175	0,00003371	0,0001416	0,000001241	0,72	0,7
MODAL	Mode	377	0,014089	0,0002027	0,0000447	0,000001207	0,72	0,7
MODAL	Mode	378	0,014086	0,0007784	0,00001812	0,000000775	0,72	0,7
MODAL	Mode	379	0,014025	0,000003782	0,00002679	0,000001866	0,72	0,7
MODAL	Mode	380	0,014009	0,0001141	0,001133	7,81E-10	0,73	0,7
MODAL	Mode	381	0,013932	0,00007137	0,0002825	3,742E-07	0,73	0,7
MODAL	Mode	382	0,013819	0,00001022	0,000005384	1,775E-07	0,73	0,7
MODAL	Mode	383	0,013811	1,078E-08	0,000002896	0,000001488	0,73	0,7
MODAL	Mode	384	0,013789	0,000204	0,0001887	5,687E-10	0,73	0,7
MODAL	Mode	385	0,013754	0,0009858	0,000006073	3,017E-08	0,73	0,7
MODAL	Mode	386	0,013747	0,0001169	0,0003389	0,000002002	0,73	0,7
MODAL	Mode	387	0,013724	2,244E-07	0,000002643	0,000002944	0,73	0,7
MODAL	Mode	388	0,013618	0,000003456	0,00001077	4,137E-07	0,73	0,7
MODAL	Mode	389	0,013608	0,00001115	4,992E-07	4,458E-12	0,73	0,7
MODAL	Mode	390	0,013571	0,0009765	0,000000389	6,945E-08	0,73	0,7
MODAL	Mode	391	0,013515	0,00001536	0,0001907	6,041E-07	0,73	0,7
MODAL	Mode	392	0,013495	0,00005246	0,00001004	0,000001319	0,73	0,7
MODAL	Mode	393	0,013474	0,000007375	0,000001047	8,658E-07	0,73	0,7
MODAL	Mode	394	0,013441	0,00001538	0,0000554	6,153E-08	0,73	0,7
MODAL	Mode	395	0,013388	0,00006271	0,0001429	4,531E-07	0,73	0,7
MODAL	Mode	396	0,013378	0,0006032	0,00006619	0,000002847	0,73	0,7
MODAL	Mode	397	0,013371	0,000004678	0,0002053	1,525E-09	0,73	0,7
MODAL	Mode	398	0,013344	0,000005713	0,0000491	9,944E-10	0,73	0,7
MODAL	Mode	399	0,013308	0,00004892	0,0001271	8,934E-07	0,73	0,7
MODAL	Mode	400	0,013228	0,0002208	0,0001836	4,498E-07	0,73	0,7
MODAL	Mode	401	0,013148	0,00007013	0,00002507	5,595E-07	0,73	0,7
MODAL	Mode	402	0,013124	7,858E-07	0,000142	1,056E-09	0,73	0,7
MODAL	Mode	403	0,013068	0,0006333	0,000007299	7,098E-07	0,73	0,7
MODAL	Mode	404	0,013031	0,00007277	0,00001822	0,000003094	0,73	0,7
MODAL	Mode	405	0,013021	0,00005572	0,002422	6,408E-08	0,73	0,7
MODAL	Mode	406	0,013008	0,000197	0,0006297	3,778E-07	0,73	0,7
MODAL	Mode	407	0,012984	0,0001046	0,001086	3,37E-08	0,73	0,7

MODAL	Mode	408	0,012955	0,000002906	0,000003856	9,337E-07	0,73	0,7
MODAL	Mode	409	0,012929	0,000005531	0,001092	0,000001256	0,73	0,7
MODAL	Mode	410	0,012888	0,000003658	0,00001833	6,027E-09	0,73	0,7
MODAL	Mode	411	0,012872	0,0001031	0,000000728	2,466E-07	0,73	0,7
MODAL	Mode	412	0,012837	0,0001235	0,001564	0,000003147	0,73	0,71
MODAL	Mode	413	0,012827	0,001064	0,0003781	7,043E-08	0,73	0,71
MODAL	Mode	414	0,012794	0,0002729	0,00001876	6,478E-07	0,73	0,71
MODAL	Mode	415	0,012776	0,0000527	0,001478	0,000002762	0,73	0,71
MODAL	Mode	416	0,01273	0,0001678	0,002954	0,00001037	0,73	0,71
MODAL	Mode	417	0,012651	0,0001383	0,002093	3,99E-12	0,73	0,71
MODAL	Mode	418	0,012639	2,039E-07	0,000194	2,398E-07	0,73	0,71
MODAL	Mode	419	0,012605	0,0008633	0,0008506	0,000001784	0,73	0,71
MODAL	Mode	420	0,012563	0,00008143	0,0000294	0,00000265	0,73	0,71
MODAL	Mode	421	0,012542	0,0001191	0,000716	0,000000488	0,73	0,71
MODAL	Mode	422	0,012511	0,001024	0,000002354	2,115E-07	0,73	0,71
MODAL	Mode	423	0,012498	0,00236	0,00005282	4,833E-07	0,74	0,71
MODAL	Mode	424	0,012477	0,0002862	0,0002665	0,000002129	0,74	0,71
MODAL	Mode	425	0,012463	0,0005319	0,00007461	7,421E-07	0,74	0,71
MODAL	Mode	426	0,012453	0,00008587	0,00000914	4,656E-07	0,74	0,71
MODAL	Mode	427	0,012414	0,0004626	0,000623	1,954E-07	0,74	0,72
MODAL	Mode	428	0,012403	0,0004895	0,0000648	9,783E-08	0,74	0,72
MODAL	Mode	429	0,01239	0,000001291	0,000001467	0,000001337	0,74	0,72
MODAL	Mode	430	0,012327	0,00002859	0,0001116	0,000001945	0,74	0,72
MODAL	Mode	431	0,012303	0,000008963	0,00009252	9,787E-07	0,74	0,72
MODAL	Mode	432	0,012271	0,000564	0,002378	2,816E-07	0,74	0,72
MODAL	Mode	433	0,012254	5,804E-08	0,001428	0,00001655	0,74	0,72
MODAL	Mode	434	0,012169	0,00006731	0,0007197	8,358E-07	0,74	0,72
MODAL	Mode	435	0,012148	0,001925	0,001334	0,000022	0,74	0,72
MODAL	Mode	436	0,012136	0,0003817	0,00001743	2,759E-08	0,74	0,72
MODAL	Mode	437	0,012124	0,0002123	0,00002044	0,000001924	0,74	0,72
MODAL	Mode	438	0,012081	0,0003658	0,00007244	0,00000173	0,74	0,72
MODAL	Mode	439	0,01205	0,0002075	0,001112	0,00003324	0,74	0,72
MODAL	Mode	440	0,012033	0,00004791	0,000004759	0,00000499	0,74	0,72
MODAL	Mode	441	0,012031	0,0006419	0,00007438	4,32E-09	0,74	0,72
MODAL	Mode	442	0,011987	0,0004079	0,001546	1,388E-08	0,74	0,72
MODAL	Mode	443	0,011975	0,0001013	0,0002564	4,299E-08	0,74	0,72
MODAL	Mode	444	0,011939	7,275E-07	0,00001355	1,989E-07	0,74	0,72
MODAL	Mode	445	0,011926	0,00001102	0,0012	0,000004558	0,74	0,73
MODAL	Mode	446	0,011902	0,000109	0,000066	2,121E-08	0,74	0,73
MODAL	Mode	447	0,011881	0,0004969	0,00003628	7,635E-07	0,74	0,73
MODAL	Mode	448	0,011859	0,0001136	0,001658	2,976E-07	0,74	0,73
MODAL	Mode	449	0,011815	0,00001017	0,0008463	7,856E-08	0,74	0,73
MODAL	Mode	450	0,011805	0,0001763	0,00002047	9,701E-07	0,74	0,73
MODAL	Mode	451	0,011795	0,0006108	0,00004185	7,545E-07	0,74	0,73
MODAL	Mode	452	0,011755	0,00004279	0,002393	2,105E-07	0,74	0,73

MODAL	Mode	453	0,011733	0,0002721	0,004337	5,289E-07	0,74	0,74
MODAL	Mode	454	0,011699	0,001006	0,0003082	0,000001091	0,75	0,74
MODAL	Mode	455	0,011689	0,0004231	0,0002385	0,00001464	0,75	0,74
MODAL	Mode	456	0,011688	0,001188	0,000542	8,058E-07	0,75	0,74
MODAL	Mode	457	0,011669	0,0005975	0,0008968	6,31E-08	0,75	0,74
MODAL	Mode	458	0,011662	0,0004942	0,0004025	1,819E-07	0,75	0,74
MODAL	Mode	459	0,011595	0,0004482	0,00003604	1,848E-07	0,75	0,74
MODAL	Mode	460	0,011565	0,0002698	0,0002599	9,283E-08	0,75	0,74
MODAL	Mode	461	0,011555	0,00003184	0,0005708	1,142E-07	0,75	0,74
MODAL	Mode	462	0,01152	0,0008022	0,00006244	7,72E-08	0,75	0,74
MODAL	Mode	463	0,0115	0,00003321	0,00002832	1,957E-07	0,75	0,74
MODAL	Mode	464	0,01148	0,000001915	0,00005693	4,175E-07	0,75	0,74
MODAL	Mode	465	0,011466	0,00002728	0,00002115	2,737E-07	0,75	0,74
MODAL	Mode	466	0,011455	0,000001458	0,0001052	4,827E-07	0,75	0,74
MODAL	Mode	467	0,011405	0,0009101	0,0002168	0,00000282	0,75	0,74
MODAL	Mode	468	0,011393	0,0006436	0,000006814	3,892E-07	0,75	0,74
MODAL	Mode	469	0,011358	0,0004063	0,00005603	1,56E-08	0,75	0,74
MODAL	Mode	470	0,011333	0,00001029	0,00004644	4,752E-07	0,75	0,74
MODAL	Mode	471	0,011311	1,109E-07	4,902E-07	0,000001793	0,75	0,74
MODAL	Mode	472	0,011297	0,00004062	0,000001523	2,245E-08	0,75	0,74
MODAL	Mode	473	0,011242	0,00000143	0,000002456	9,248E-08	0,75	0,74
MODAL	Mode	474	0,011238	0,000001218	0,00004949	2,192E-07	0,75	0,74
MODAL	Mode	475	0,011222	0,0001445	0,00007581	8,723E-07	0,75	0,74
MODAL	Mode	476	0,011214	1,428E-08	4,01E-09	2,324E-07	0,75	0,74
MODAL	Mode	477	0,01116	0,000001126	0,000006827	2,531E-07	0,75	0,74
MODAL	Mode	478	0,011154	0,0000142	0,000424	1,884E-07	0,75	0,74
MODAL	Mode	479	0,011141	0,00001708	0,00006683	9,811E-09	0,75	0,74
MODAL	Mode	480	0,01111	0,000214	0,0003156	2,531E-09	0,75	0,74
MODAL	Mode	481	0,011097	0,0000263	0,00002585	2,511E-08	0,75	0,74
MODAL	Mode	482	0,011093	0,000005068	0,000002845	5,097E-07	0,75	0,74
MODAL	Mode	483	0,011067	0,0001725	8,79E-08	4,161E-08	0,75	0,74
MODAL	Mode	484	0,011061	0,00001607	0,000000396	1,942E-07	0,75	0,74
MODAL	Mode	485	0,011049	0,0001549	0,00001582	5,904E-07	0,75	0,74
MODAL	Mode	486	0,011036	0,000005635	0,000009969	2,842E-07	0,75	0,74
MODAL	Mode	487	0,01103	0,000003873	0,00009809	4,161E-07	0,75	0,74
MODAL	Mode	488	0,010986	0,0001051	0,000005099	2,113E-07	0,75	0,74
MODAL	Mode	489	0,010979	0,00008296	0,0001273	2,393E-08	0,75	0,74
MODAL	Mode	490	0,01097	9,945E-08	0,000003977	4,081E-08	0,75	0,74
MODAL	Mode	491	0,010946	0,00006452	0,00005618	1,542E-09	0,75	0,74
MODAL	Mode	492	0,01094	0,0006452	0,0002902	7,651E-09	0,75	0,74
MODAL	Mode	493	0,01089	0,000417	0,0001284	5,172E-07	0,75	0,74
MODAL	Mode	494	0,010877	2,049E-08	0,0002188	4,724E-08	0,75	0,74
MODAL	Mode	495	0,010853	0,00006026	0,00007256	3,288E-09	0,75	0,74
MODAL	Mode	496	0,010796	0,000006094	0,00008529	2,439E-08	0,75	0,74
MODAL	Mode	497	0,010785	0,0001037	0,00003242	5,745E-08	0,75	0,74

MODAL	Mode	498	0,010745	0,000001333	0,000002364	4,135E-08	0,75	0,74
MODAL	Mode	499	0,010726	0,00002377	0,00002049	6,675E-10	0,75	0,74
MODAL	Mode	500	0,010704	0,000006309	0,000003461	0,000001201	0,75	0,74
MODAL	Mode	501	0,01069	0,0007921	0,0001366	0,000002813	0,76	0,74
MODAL	Mode	502	0,010675	0,00004425	8,931E-07	0,000000699	0,76	0,74
MODAL	Mode	503	0,010665	0,0001529	0,00009937	6,344E-07	0,76	0,74
MODAL	Mode	504	0,010647	0,0001078	0,00004894	6,302E-07	0,76	0,74
MODAL	Mode	505	0,01062	0,00001324	0,00002997	4,322E-08	0,76	0,74
MODAL	Mode	506	0,010599	0,0001013	0,0004002	6,147E-07	0,76	0,74
MODAL	Mode	507	0,010581	0,0003127	0,00004867	0,000002237	0,76	0,74
MODAL	Mode	508	0,010538	4,258E-10	0,00007135	0,000001005	0,76	0,74
MODAL	Mode	509	0,010519	0,0006323	0,0003847	0,000002014	0,76	0,74
MODAL	Mode	510	0,010478	1,137E-07	0,00002806	1,073E-07	0,76	0,74
MODAL	Mode	511	0,010474	0,0000431	0,000138	1,407E-07	0,76	0,74
MODAL	Mode	512	0,010408	0,00001017	0,0000147	2,805E-07	0,76	0,74
MODAL	Mode	513	0,010387	0,0005935	0,000007126	2,879E-07	0,76	0,74
MODAL	Mode	514	0,010364	0,00000266	0,000094	9,911E-08	0,76	0,74
MODAL	Mode	515	0,010351	0,000005736	0,00002513	2,506E-07	0,76	0,74
MODAL	Mode	516	0,010338	3,147E-10	0,0001049	3,656E-07	0,76	0,74
MODAL	Mode	517	0,010329	0,000007851	0,00003694	1,124E-08	0,76	0,74
MODAL	Mode	518	0,010328	0,00002295	0,00009808	1,112E-08	0,76	0,74
MODAL	Mode	519	0,010275	0,00009672	0,00000374	0,000000539	0,76	0,74
MODAL	Mode	520	0,010243	0,00005045	0,0000439	6,825E-07	0,76	0,74
MODAL	Mode	521	0,010234	0,00002147	0,000166	0,000003633	0,76	0,74
MODAL	Mode	522	0,010215	0,00003295	0,0003295	0,000002293	0,76	0,74
MODAL	Mode	523	0,01021	0,0003646	0,00002271	0,000002231	0,76	0,74
MODAL	Mode	524	0,010193	0,0003097	0,0003219	5,27E-08	0,76	0,74
MODAL	Mode	525	0,010188	0,0001064	0,00005407	8,538E-07	0,76	0,74
MODAL	Mode	526	0,010147	0,0004054	0,00002239	8,839E-09	0,76	0,74
MODAL	Mode	527	0,01012	0,00000673	0,0003577	9,553E-07	0,76	0,74
MODAL	Mode	528	0,010111	3,506E-08	4,094E-08	6,808E-07	0,76	0,74
MODAL	Mode	529	0,010104	5,026E-09	0,0001792	2,66E-08	0,76	0,74
MODAL	Mode	530	0,010097	7,797E-07	0,00001483	1,047E-08	0,76	0,74
MODAL	Mode	531	0,010065	0,00002241	6,309E-07	1,929E-07	0,76	0,74
MODAL	Mode	532	0,010031	0,000839	0,00002365	1,695E-08	0,76	0,74
MODAL	Mode	533	0,010016	0,0000838	0,0001974	2,064E-08	0,76	0,74
MODAL	Mode	534	0,009989	0,0002257	0,0001056	0,000002761	0,76	0,74
MODAL	Mode	535	0,00998	0,00002899	0,00004224	0,000001328	0,76	0,74
MODAL	Mode	536	0,009962	1,212E-09	3,63E-09	3,376E-08	0,76	0,74
MODAL	Mode	537	0,009928	0,000392	0,00004137	4,464E-08	0,76	0,74
MODAL	Mode	538	0,009911	0,00003246	9,891E-07	0,000000286	0,76	0,74
MODAL	Mode	539	0,00988	0,00001415	0,000007987	7,256E-08	0,76	0,74
MODAL	Mode	540	0,009877	0,00002451	0,000007249	9,424E-09	0,76	0,74
MODAL	Mode	541	0,009852	0,0001272	0,00001325	6,795E-09	0,76	0,74
MODAL	Mode	542	0,009842	0,000003099	0,00004457	2,733E-07	0,76	0,74

MODAL	Mode	543	0,009825	0,00001202	0,0000203	6,569E-08	0,76	0,74
MODAL	Mode	544	0,009814	0,0001389	0,0002051	2,992E-08	0,76	0,75
MODAL	Mode	545	0,009783	0,000009442	0,000008105	5,339E-08	0,76	0,75
MODAL	Mode	546	0,009777	0,000536	0,0002496	7,711E-07	0,76	0,75
MODAL	Mode	547	0,009764	0,000002542	0,000001986	2,634E-08	0,76	0,75
MODAL	Mode	548	0,009756	0,0002468	0,00001605	3,552E-07	0,76	0,75
MODAL	Mode	549	0,00975	0,0001804	0,00001583	1,131E-07	0,76	0,75
MODAL	Mode	550	0,009729	0,00007205	0,0004426	3,335E-07	0,76	0,75
MODAL	Mode	551	0,00971	0,0002096	0,00005937	0,000001176	0,76	0,75
MODAL	Mode	552	0,009677	0,00003919	0,000002276	3,167E-07	0,76	0,75
MODAL	Mode	553	0,009668	0,0005649	0,00000721	2,115E-07	0,76	0,75
MODAL	Mode	554	0,009658	0,0001406	0,000006096	2,704E-07	0,76	0,75
MODAL	Mode	555	0,009629	0,001128	0,0003437	1,655E-07	0,76	0,75
MODAL	Mode	556	0,009606	0,00003624	0,0001583	3,313E-08	0,76	0,75
MODAL	Mode	557	0,009599	0,00005016	0,00008425	8,005E-07	0,76	0,75
MODAL	Mode	558	0,009589	0,000007832	0,0000163	4,572E-08	0,76	0,75
MODAL	Mode	559	0,009586	0,0005721	0,001747	0,000001611	0,76	0,75
MODAL	Mode	560	0,00957	0,0002033	0,0001642	0,000002064	0,76	0,75
MODAL	Mode	561	0,009543	0,00006863	0,000005176	0,000002162	0,76	0,75
MODAL	Mode	562	0,009542	0,00003115	0,000002065	1,912E-10	0,76	0,75
MODAL	Mode	563	0,009535	0,0003097	0,0001184	8,952E-07	0,76	0,75
MODAL	Mode	564	0,009521	0,0003319	0,00008157	7,445E-07	0,77	0,75
MODAL	Mode	565	0,009513	0,00001305	0,0000586	1,258E-07	0,77	0,75
MODAL	Mode	566	0,0095	0,00005517	0,00002429	6,764E-07	0,77	0,75
MODAL	Mode	567	0,009491	0,00001285	0,00003405	1,237E-07	0,77	0,75
MODAL	Mode	568	0,009472	0,0001297	0,00009112	4,597E-08	0,77	0,75
MODAL	Mode	569	0,00945	0,0003638	0,00001856	6,982E-07	0,77	0,75
MODAL	Mode	570	0,009428	0,000111	0,000006639	0,000000502	0,77	0,75
MODAL	Mode	571	0,009405	1,089E-07	0,0002185	3,771E-07	0,77	0,75
MODAL	Mode	572	0,009347	0,0005492	0,00009248	3,016E-08	0,77	0,75
MODAL	Mode	573	0,009331	0,0002916	0,00002755	2,751E-07	0,77	0,75
MODAL	Mode	574	0,00932	4,431E-07	5,208E-07	3,563E-09	0,77	0,75
MODAL	Mode	575	0,009312	0,0001468	0,0001566	2,325E-07	0,77	0,75
MODAL	Mode	576	0,009298	0,0001524	0,00003386	4,498E-07	0,77	0,75
MODAL	Mode	577	0,009286	0,00009018	0,0003259	2,414E-07	0,77	0,75
MODAL	Mode	578	0,00927	0,00002828	0,00009615	1,093E-07	0,77	0,75
MODAL	Mode	579	0,009242	0,00004878	0,000508	1,257E-07	0,77	0,75
MODAL	Mode	580	0,009219	0,0001584	0,00003265	1,088E-07	0,77	0,75
MODAL	Mode	581	0,009202	0,000008485	0,000009984	8,922E-08	0,77	0,75
MODAL	Mode	582	0,009188	0,00002191	0,000005057	6,03E-08	0,77	0,75
MODAL	Mode	583	0,009163	0,0001642	0,0002022	2,193E-09	0,77	0,75
MODAL	Mode	584	0,009151	0,00006911	0,0007608	0,000005938	0,77	0,75
MODAL	Mode	585	0,009135	0,0005328	0,0004238	4,034E-10	0,77	0,75
MODAL	Mode	586	0,009124	0,0003296	0,00001793	4,102E-08	0,77	0,75
MODAL	Mode	587	0,009115	0,0006854	0,00009264	7,851E-08	0,77	0,75

MODAL	Mode	588	0,009066	0,0003253	0,000004425	9,441E-12	0,77	0,75
MODAL	Mode	589	0,009034	0,0002215	0,0001263	1,429E-07	0,77	0,75
MODAL	Mode	590	0,009021	0,000000927	0,000001082	2,104E-10	0,77	0,75
MODAL	Mode	591	0,009018	0,00006025	0,0002235	4,544E-07	0,77	0,75
MODAL	Mode	592	0,009012	0,000001098	4,447E-08	2,395E-07	0,77	0,75
MODAL	Mode	593	0,008998	0,0001905	0,000275	4,871E-08	0,77	0,75
MODAL	Mode	594	0,008985	0,0003538	0,000061	6,689E-07	0,77	0,75
MODAL	Mode	595	0,008979	0,0001661	0,00002489	6,805E-07	0,77	0,75
MODAL	Mode	596	0,008962	0,00007163	0,000001893	3,107E-08	0,77	0,75
MODAL	Mode	597	0,008947	0,001026	0,0003372	6,788E-08	0,77	0,75
MODAL	Mode	598	0,008945	0,000008955	0,00005533	0,000003399	0,77	0,75
MODAL	Mode	599	0,008933	0,00004925	8,319E-07	5,912E-08	0,77	0,75
MODAL	Mode	600	0,008927	0,0009172	0,0002071	7,237E-09	0,77	0,75
MODAL	Mode	601	0,008925	0,00000586	0,00006987	1,483E-08	0,77	0,75
MODAL	Mode	602	0,008897	0,00001972	0,000004664	6,025E-10	0,77	0,75
MODAL	Mode	603	0,008884	0,00006209	0,0001255	3,772E-07	0,77	0,76
MODAL	Mode	604	0,008859	0,0005455	0,000003067	6,461E-12	0,77	0,76
MODAL	Mode	605	0,008843	0,000002189	0,00001152	8,656E-08	0,77	0,76
MODAL	Mode	606	0,008838	0,00001452	0,00001259	1,148E-07	0,77	0,76
MODAL	Mode	607	0,008831	0,001256	0,0002369	5,699E-09	0,77	0,76
MODAL	Mode	608	0,008803	0,00001445	0,00001831	1,15E-08	0,77	0,76
MODAL	Mode	609	0,00878	0,0001575	0,00002799	2,075E-08	0,77	0,76
MODAL	Mode	610	0,008768	0,0001175	0,0005345	0,000000211	0,77	0,76
MODAL	Mode	611	0,008756	0,000002402	0,00005336	0,000000214	0,77	0,76
MODAL	Mode	612	0,008729	0,0001022	0,0001483	2,339E-07	0,77	0,76
MODAL	Mode	613	0,008717	0,001143	0,000149	1,084E-07	0,78	0,76
MODAL	Mode	614	0,0087	0,0002058	0,001197	6,446E-08	0,78	0,76
MODAL	Mode	615	0,008678	0,001357	0,000001037	2,874E-08	0,78	0,76
MODAL	Mode	616	0,008658	0,0005909	0,00001081	3,166E-08	0,78	0,76
MODAL	Mode	617	0,008646	0,000004385	0,0004945	0,000000113	0,78	0,76
MODAL	Mode	618	0,008643	0,00002172	0,00002251	6,271E-08	0,78	0,76
MODAL	Mode	619	0,008638	3,963E-07	0,000001858	1,465E-07	0,78	0,76
MODAL	Mode	620	0,008627	0,000002072	0,00007922	2,344E-07	0,78	0,76
MODAL	Mode	621	0,008617	0,00001169	0,0001128	7,531E-07	0,78	0,76
MODAL	Mode	622	0,008613	0,000152	0,0001641	0,000002321	0,78	0,76
MODAL	Mode	623	0,008604	0,00000442	0,00007026	2,208E-08	0,78	0,76
MODAL	Mode	624	0,008599	0,0002005	0,0003472	0,000002195	0,78	0,76
MODAL	Mode	625	0,008589	0,0001041	0,0001812	1,397E-07	0,78	0,76
MODAL	Mode	626	0,008584	0,0006813	0,00001904	3,062E-07	0,78	0,76
MODAL	Mode	627	0,00857	0,0009045	0,0003802	4,915E-09	0,78	0,76
MODAL	Mode	628	0,00855	0,0007436	0,00008508	2,305E-07	0,78	0,76
MODAL	Mode	629	0,008531	0,0001995	0,0001793	6,351E-10	0,78	0,76
MODAL	Mode	630	0,008492	0,00004279	0,0001814	1,195E-07	0,78	0,76
MODAL	Mode	631	0,00846	0,00005377	0,0002972	1,341E-07	0,78	0,76
MODAL	Mode	632	0,008454	0,0005181	0,00003969	5,892E-10	0,78	0,76

MODAL	Mode	633	0,008437	0,0001117	0,000008746	3,027E-09	0,78	0,76
MODAL	Mode	634	0,008423	3,555E-08	0,0005339	2,023E-11	0,78	0,76
MODAL	Mode	635	0,008406	0,0003659	0,002334	4,094E-08	0,78	0,76
MODAL	Mode	636	0,008402	0,00002221	0,00245	1,539E-08	0,78	0,77
MODAL	Mode	637	0,008376	0,0002022	0,0001413	5,075E-08	0,78	0,77
MODAL	Mode	638	0,008361	0,0000186	0,00004974	2,921E-08	0,78	0,77
MODAL	Mode	639	0,008342	0,000001214	3,936E-07	3,316E-07	0,78	0,77
MODAL	Mode	640	0,008329	1,971E-08	1,765E-07	8,37E-08	0,78	0,77
MODAL	Mode	641	0,008321	0,000006075	0,000007981	1,146E-09	0,78	0,77
MODAL	Mode	642	0,008318	0,00002349	0,00001051	2,649E-08	0,78	0,77
MODAL	Mode	643	0,008315	0,000003121	0,00001757	4,241E-09	0,78	0,77
MODAL	Mode	644	0,00831	0,00002106	0,00003801	1,135E-07	0,78	0,77
MODAL	Mode	645	0,008299	0,0001584	0,00006329	3,107E-09	0,78	0,77
MODAL	Mode	646	0,008296	0,0002445	0,0007938	1,251E-08	0,78	0,77
MODAL	Mode	647	0,008278	0,0001609	0,00008547	2,551E-07	0,78	0,77
MODAL	Mode	648	0,008269	0,000001139	0,000006898	6,94E-10	0,78	0,77
MODAL	Mode	649	0,008246	0,000001572	0,0002084	5,769E-10	0,78	0,77
MODAL	Mode	650	0,008236	0,0001215	0,000238	2,998E-08	0,78	0,77
MODAL	Mode	651	0,008233	0,00001115	0,00001213	0,00001119	0,78	0,77
MODAL	Mode	652	0,00821	0,000109	0,0001952	2,396E-07	0,78	0,77
MODAL	Mode	653	0,008195	0,000002754	0,0001044	1,069E-10	0,78	0,77
MODAL	Mode	654	0,008177	0,0004479	0,0002084	1,565E-07	0,78	0,77
MODAL	Mode	655	0,008172	0,000002058	0,000008375	1,292E-08	0,78	0,77
MODAL	Mode	656	0,008166	0,0007824	0,00004987	1,588E-08	0,78	0,77
MODAL	Mode	657	0,008161	0,0005993	0,0002393	6,818E-07	0,79	0,77
MODAL	Mode	658	0,008148	0,00004643	0,001411	3,685E-08	0,79	0,77
MODAL	Mode	659	0,008125	0,001325	0,0002518	3,317E-07	0,79	0,77
MODAL	Mode	660	0,008115	0,000001064	0,00001455	1,133E-07	0,79	0,77
MODAL	Mode	661	0,008103	0,0008645	0,0002654	2,878E-07	0,79	0,77
MODAL	Mode	662	0,008101	0,00003629	0,00001259	5,532E-07	0,79	0,77
MODAL	Mode	663	0,008096	0,0003603	0,0002462	8,813E-08	0,79	0,77
MODAL	Mode	664	0,008083	0,0001142	0,00009268	1,422E-08	0,79	0,77
MODAL	Mode	665	0,008075	0,00002448	0,00049	8,725E-07	0,79	0,77
MODAL	Mode	666	0,008072	0,00006932	0,000003544	5,615E-09	0,79	0,77
MODAL	Mode	667	0,008037	0,0007221	0,0004459	2,449E-08	0,79	0,77
MODAL	Mode	668	0,008025	0,000005488	0,000002799	8,539E-09	0,79	0,77
MODAL	Mode	669	0,008007	0,005873	0,000000175	1,083E-08	0,79	0,77
MODAL	Mode	670	0,00799	0,002405	8,443E-07	3,465E-07	0,8	0,77
MODAL	Mode	671	0,007982	0,000279	0,0006064	3,625E-07	0,8	0,77
MODAL	Mode	672	0,007979	0,00009913	0,00001495	3,318E-09	0,8	0,77
MODAL	Mode	673	0,007977	3,271E-08	0,000001228	1,072E-09	0,8	0,77
MODAL	Mode	674	0,007976	0,00002433	0,00002031	7,629E-09	0,8	0,77
MODAL	Mode	675	0,007974	0,00000604	0,0001477	1,671E-08	0,8	0,77
MODAL	Mode	676	0,007966	0,000001629	0,00000112	2,362E-07	0,8	0,77
MODAL	Mode	677	0,007944	0,0000721	0,0002007	3,653E-08	0,8	0,77

MODAL	Mode	678	0,00793	0,00002784	1,14E-09	3,171E-10	0,8	0,77
MODAL	Mode	679	0,007924	0,0007556	0,000263	3,268E-07	0,8	0,77
MODAL	Mode	680	0,007889	0,00001643	0,0001064	2,496E-07	0,8	0,77
MODAL	Mode	681	0,007865	0,000002208	0,00004108	7,58E-09	0,8	0,77
MODAL	Mode	682	0,007841	0,000008303	6,711E-07	0,000004779	0,8	0,77
MODAL	Mode	683	0,007839	0,00007932	0,00002165	4,505E-08	0,8	0,77
MODAL	Mode	684	0,00783	0,00007253	0,00006998	1,099E-07	0,8	0,77
MODAL	Mode	685	0,007828	0,0004213	0,0003618	4,924E-07	0,8	0,77
MODAL	Mode	686	0,00782	0,0002415	0,0004586	0,000000482	0,8	0,77
MODAL	Mode	687	0,007808	0,0003247	0,0006175	2,619E-07	0,8	0,77
MODAL	Mode	688	0,007797	6,973E-08	0,000003398	2,296E-07	0,8	0,77
MODAL	Mode	689	0,007776	0,000003118	0,00001937	1,417E-07	0,8	0,77
MODAL	Mode	690	0,007764	0,001211	8,041E-07	5,716E-08	0,8	0,77
MODAL	Mode	691	0,007755	0,000003417	0,00000172	4,135E-08	0,8	0,77
MODAL	Mode	692	0,007727	0,0005247	0,00101	3,113E-07	0,8	0,78
MODAL	Mode	693	0,007718	1,026E-08	0,000006904	0,000001384	0,8	0,78
MODAL	Mode	694	0,007702	0,0001882	0,00001968	7,77E-09	0,8	0,78
MODAL	Mode	695	0,007669	0,00009259	0,0001212	2,045E-08	0,8	0,78
MODAL	Mode	696	0,007654	0,00002136	0,00006613	3,695E-09	0,8	0,78
MODAL	Mode	697	0,007631	0,000009149	0,0001792	1,763E-08	0,8	0,78
MODAL	Mode	698	0,007616	0,000001348	0,005662	5,825E-07	0,8	0,78
MODAL	Mode	699	0,00759	0,00009208	0,00001251	8,392E-08	0,8	0,78
MODAL	Mode	700	0,007584	0,0001281	0,0003984	1,554E-07	0,8	0,78
MODAL	Mode	701	0,00758	0,00003638	0,0001053	1,804E-07	0,8	0,78
MODAL	Mode	702	0,007563	0,0000244	0,00007438	4,657E-07	0,8	0,78
MODAL	Mode	703	0,007536	0,00001768	0,00005186	2,431E-07	0,8	0,78
MODAL	Mode	704	0,007514	0,00002186	0,000006287	4,468E-09	0,8	0,78
MODAL	Mode	705	0,007485	0,00005627	0,000184	1,181E-07	0,8	0,78
MODAL	Mode	706	0,007475	0,00002769	0,0003988	0,000001168	0,8	0,78
MODAL	Mode	707	0,007452	0,00001204	0,00001574	7,257E-10	0,8	0,78
MODAL	Mode	708	0,007431	0,00003071	0,000003671	1,064E-07	0,8	0,78
MODAL	Mode	709	0,00742	0,00000107	0,00007113	4,116E-07	0,8	0,78
MODAL	Mode	710	0,007405	0,00009803	0,0005917	0,000000173	0,8	0,78
MODAL	Mode	711	0,007383	0,00001733	0,0001709	5,568E-08	0,8	0,78
MODAL	Mode	712	0,007377	0,00004606	0,001679	9,052E-07	0,8	0,79
MODAL	Mode	713	0,007364	0,000005929	0,0001591	5,211E-08	0,8	0,79
MODAL	Mode	714	0,007352	0,00002082	0,00007668	2,321E-07	0,8	0,79
MODAL	Mode	715	0,007344	0,0002486	0,0005689	1,382E-09	0,8	0,79
MODAL	Mode	716	0,007335	0,0004326	0,0008309	1,198E-08	0,8	0,79
MODAL	Mode	717	0,007326	0,000001402	0,0003688	1,037E-07	0,8	0,79
MODAL	Mode	718	0,007305	0,000001548	0,000001018	0,000001437	0,8	0,79
MODAL	Mode	719	0,007288	0,00004883	9,047E-07	9,574E-08	0,8	0,79
MODAL	Mode	720	0,007275	0,00002527	0,0004359	2,895E-08	0,8	0,79
MODAL	Mode	721	0,007267	0,00006769	0,0000467	5,912E-08	0,8	0,79
MODAL	Mode	722	0,007258	0,0001469	0,000006148	2,644E-09	0,8	0,79

MODAL	Mode	723	0,007249	0,00006214	0,00004064	1,396E-09	0,8	0,79
MODAL	Mode	724	0,007243	0,0007512	0,00088	2,289E-07	0,8	0,79
MODAL	Mode	725	0,007231	0,0000889	0,001021	1,732E-09	0,8	0,79
MODAL	Mode	726	0,007224	0,00001616	0,0001323	1,257E-09	0,8	0,79
MODAL	Mode	727	0,007218	0,000004316	0,0001107	6,666E-09	0,8	0,79
MODAL	Mode	728	0,007208	0,000008783	0,00003853	1,738E-07	0,8	0,79
MODAL	Mode	729	0,007208	0,00003604	0,0003131	3,899E-07	0,8	0,79
MODAL	Mode	730	0,007207	1,49E-09	0,0005099	1,431E-07	0,8	0,79
MODAL	Mode	731	0,007204	0,00004383	0,000007509	8,086E-08	0,8	0,79
MODAL	Mode	732	0,007187	9,484E-07	0,0006041	1,234E-07	0,8	0,79
MODAL	Mode	733	0,007185	0,000002539	0,00001617	7,501E-10	0,8	0,79
MODAL	Mode	734	0,007175	0,000234	0,0008538	7,247E-07	0,8	0,79
MODAL	Mode	735	0,007165	0,0003232	0,0003748	1,175E-07	0,8	0,79
MODAL	Mode	736	0,00715	0,00009112	0,0001304	6,228E-07	0,8	0,79
MODAL	Mode	737	0,007143	0,00002067	0,0005021	7,178E-11	0,8	0,79
MODAL	Mode	738	0,007124	0,00005012	0,0007944	1,567E-08	0,8	0,79
MODAL	Mode	739	0,007109	0,00005991	0,0003506	3,191E-09	0,8	0,79
MODAL	Mode	740	0,007103	0,00009499	0,0001534	3,659E-08	0,81	0,79
MODAL	Mode	741	0,007102	4,337E-07	0,00001401	1,067E-10	0,81	0,79
MODAL	Mode	742	0,007089	0,00002542	0,000000532	1,583E-08	0,81	0,79
MODAL	Mode	743	0,007081	0,000003163	0,0001467	8,087E-09	0,81	0,79
MODAL	Mode	744	0,007065	0,00001674	0,001535	9,146E-10	0,81	0,8
MODAL	Mode	745	0,007048	0,000004405	0,0003022	5,481E-08	0,81	0,8
MODAL	Mode	746	0,007048	0,00002131	0,001113	2,011E-07	0,81	0,8
MODAL	Mode	747	0,007036	0,0003605	0,000001534	3,898E-08	0,81	0,8
MODAL	Mode	748	0,007036	5,057E-07	0,0009212	1,618E-07	0,81	0,8
MODAL	Mode	749	0,007018	0,00003918	0,0001127	9,326E-08	0,81	0,8
MODAL	Mode	750	0,007014	5,763E-07	0,000001011	2,116E-08	0,81	0,8
MODAL	Mode	751	0,006992	5,443E-07	0,00006168	2,749E-07	0,81	0,8
MODAL	Mode	752	0,006984	0,0001452	0,000009997	7,427E-08	0,81	0,8
MODAL	Mode	753	0,006959	0,00001801	0,0001494	5,041E-09	0,81	0,8
MODAL	Mode	754	0,006952	0,0001528	0,001251	4,563E-08	0,81	0,8
MODAL	Mode	755	0,006944	0,00001007	3,614E-07	2,331E-07	0,81	0,8
MODAL	Mode	756	0,006942	0,000008273	0,00001449	5,261E-07	0,81	0,8
MODAL	Mode	757	0,006937	0,0003794	0,0003678	1,508E-09	0,81	0,8
MODAL	Mode	758	0,006929	0,00005315	0,00008469	2,826E-08	0,81	0,8
MODAL	Mode	759	0,006906	4,382E-08	0,0007382	1,444E-07	0,81	0,8
MODAL	Mode	760	0,0069	0,0006801	0,00006105	1,836E-07	0,81	0,8
MODAL	Mode	761	0,006887	0,00004059	0,001748	7,93E-08	0,81	0,8
MODAL	Mode	762	0,006872	0,00002665	0,00002484	3,602E-09	0,81	0,8
MODAL	Mode	763	0,006869	0,00001241	0,000021	1,553E-07	0,81	0,8
MODAL	Mode	764	0,006856	0,0004403	0,0002352	1,642E-08	0,81	0,8
MODAL	Mode	765	0,006853	0,00008337	0,000007795	1,707E-09	0,81	0,8
MODAL	Mode	766	0,006841	1,892E-07	9,591E-09	6,667E-07	0,81	0,8
MODAL	Mode	767	0,00684	8,919E-07	0,00007433	2,637E-09	0,81	0,8

MODAL	Mode	768	0,006821	7,199E-07	0,0002611	3,908E-10	0,81	0,8
MODAL	Mode	769	0,006809	0,000000601	0,00002516	4,702E-11	0,81	0,8
MODAL	Mode	770	0,006804	0,0005268	0,00001559	4,233E-08	0,81	0,8
MODAL	Mode	771	0,006803	0,000108	0,000031	6,912E-09	0,81	0,8
MODAL	Mode	772	0,006798	0,000002853	0,00004431	9,396E-11	0,81	0,8
MODAL	Mode	773	0,006794	0,000003932	0,000001054	1,904E-10	0,81	0,8
MODAL	Mode	774	0,006785	0,0001382	0,0003102	2,641E-09	0,81	0,8
MODAL	Mode	775	0,006778	0,0003586	0,0002002	4,967E-08	0,81	0,8
MODAL	Mode	776	0,006763	0,0002629	0,0001333	6,397E-09	0,81	0,8
MODAL	Mode	777	0,006752	0,00005604	0,00003453	1,324E-08	0,81	0,8
MODAL	Mode	778	0,006748	0,00004672	0,0005873	9,061E-09	0,81	0,8
MODAL	Mode	779	0,006742	0,0001924	0,00007043	7,843E-09	0,81	0,81
MODAL	Mode	780	0,006735	0,00002123	0,0002309	1,344E-07	0,81	0,81
MODAL	Mode	781	0,006727	0,000008137	0,00001621	3,245E-09	0,81	0,81
MODAL	Mode	782	0,006725	8,099E-08	0,00005219	3,216E-08	0,81	0,81
MODAL	Mode	783	0,006723	0,000545	0,0001668	2,349E-08	0,81	0,81
MODAL	Mode	784	0,006702	0,00006819	0,0001498	2,234E-08	0,81	0,81
MODAL	Mode	785	0,006691	0,002707	0,0001202	3,563E-08	0,81	0,81
MODAL	Mode	786	0,006686	0,0001514	0,001361	4,397E-08	0,81	0,81
MODAL	Mode	787	0,006674	0,0008422	0,004789	1,408E-07	0,81	0,81
MODAL	Mode	788	0,00666	0,001877	0,0007441	2,345E-09	0,82	0,81
MODAL	Mode	789	0,006651	0,0002651	0,000003917	1,818E-08	0,82	0,81
MODAL	Mode	790	0,006637	0,0002134	0,0005261	5,594E-08	0,82	0,81
MODAL	Mode	791	0,006623	0,000000505	7,847E-10	1,195E-07	0,82	0,81
MODAL	Mode	792	0,006618	0,0009998	0,00008178	1,217E-09	0,82	0,81
MODAL	Mode	793	0,006611	0,001912	0,00003014	6,601E-08	0,82	0,81
MODAL	Mode	794	0,006591	0,000001677	0,00126	1,029E-08	0,82	0,81
MODAL	Mode	795	0,00659	0,00001828	0,0004664	5,052E-09	0,82	0,82
MODAL	Mode	796	0,006584	7,881E-09	0,00000301	7,949E-11	0,82	0,82
MODAL	Mode	797	0,006576	0,00002548	0,0005474	1,075E-09	0,82	0,82
MODAL	Mode	798	0,006568	2,787E-07	0,00007492	1,203E-09	0,82	0,82
MODAL	Mode	799	0,006558	0,0004012	1,245E-08	2,398E-11	0,82	0,82
MODAL	Mode	800	0,006556	0,0001529	0,00002037	1,665E-08	0,82	0,82
MODAL	Mode	801	0,006552	0,00004044	0,00001422	1,492E-09	0,82	0,82
MODAL	Mode	802	0,006548	0,00002397	0,000003282	6,374E-11	0,82	0,82
MODAL	Mode	803	0,006547	4,378E-07	0,00002106	9,036E-10	0,82	0,82
MODAL	Mode	804	0,006541	0,000006691	0,00006917	8,532E-10	0,82	0,82
MODAL	Mode	805	0,006538	0,0007849	0,00005012	3,174E-09	0,82	0,82
MODAL	Mode	806	0,006536	0,00003358	0,0005108	8,372E-11	0,82	0,82
MODAL	Mode	807	0,006526	0,0004293	0,00003869	8,097E-09	0,82	0,82
MODAL	Mode	808	0,006518	0,00007366	0,0005536	2,603E-07	0,82	0,82
MODAL	Mode	809	0,006505	0,0002235	0,00003639	3,341E-08	0,82	0,82
MODAL	Mode	810	0,006503	0,00002534	0,000782	2,031E-08	0,82	0,82
MODAL	Mode	811	0,0065	0,002743	0,0008925	3,244E-12	0,82	0,82
MODAL	Mode	812	0,006484	0,000478	0,0003454	1,83E-10	0,82	0,82

MODAL	Mode	813	0,006468	0,0001029	0,000001184	3,377E-10	0,82	0,82
MODAL	Mode	814	0,006445	0,00006103	0,00007842	3,625E-07	0,82	0,82
MODAL	Mode	815	0,00644	0,0002723	0,0007563	4,857E-08	0,82	0,82
MODAL	Mode	816	0,006431	0,000007661	0,0006256	2,395E-09	0,82	0,82
MODAL	Mode	817	0,006412	0,0005106	0,0005947	5,062E-10	0,83	0,82
MODAL	Mode	818	0,006397	4,223E-07	0,00405	4,051E-08	0,83	0,83
MODAL	Mode	819	0,006394	2,427E-07	0,0002661	1,104E-07	0,83	0,83
MODAL	Mode	820	0,006371	0,002122	0,00004129	8,285E-09	0,83	0,83
MODAL	Mode	821	0,006365	0,0001649	8,952E-07	1,866E-09	0,83	0,83
MODAL	Mode	822	0,006357	0,000007892	0,00001741	2,892E-07	0,83	0,83
MODAL	Mode	823	0,006352	0,000002093	0,0002846	8,183E-08	0,83	0,83
MODAL	Mode	824	0,006342	0,00003924	0,0002204	0,00000012	0,83	0,83
MODAL	Mode	825	0,006337	0,0009636	0,0003597	1,737E-07	0,83	0,83
MODAL	Mode	826	0,006317	0,0002272	0,000005313	3,535E-08	0,83	0,83
MODAL	Mode	827	0,006313	0,00003018	0,00006556	1,221E-07	0,83	0,83
MODAL	Mode	828	0,006293	0,0006875	0,00008762	6,391E-08	0,83	0,83
MODAL	Mode	829	0,006285	0,00005868	0,0001051	3,747E-08	0,83	0,83
MODAL	Mode	830	0,006266	0,004707	0,0001013	1,387E-07	0,83	0,83
MODAL	Mode	831	0,006253	0,0001614	0,0004984	5,645E-09	0,83	0,83
MODAL	Mode	832	0,006244	0,0006657	2,538E-08	1,744E-08	0,84	0,83
MODAL	Mode	833	0,006235	0,000002128	0,00002971	8,693E-09	0,84	0,83
MODAL	Mode	834	0,006233	0,0008314	0,0003551	6,579E-08	0,84	0,83
MODAL	Mode	835	0,006226	0,0005063	0,000125	9,146E-07	0,84	0,83
MODAL	Mode	836	0,00621	9,926E-09	0,000005162	8,028E-08	0,84	0,83
MODAL	Mode	837	0,006203	0,000004437	0,0008896	2,337E-08	0,84	0,83
MODAL	Mode	838	0,006198	0,0002415	0,000008055	2,052E-07	0,84	0,83
MODAL	Mode	839	0,006167	0,000105	0,00009767	3,517E-08	0,84	0,83
MODAL	Mode	840	0,006159	0,000002032	0,00004522	5,601E-07	0,84	0,83
MODAL	Mode	841	0,006136	0,0001901	0,0001489	4,648E-09	0,84	0,83
MODAL	Mode	842	0,006133	6,892E-08	0,0009724	2,043E-08	0,84	0,83
MODAL	Mode	843	0,006125	0,0004829	0,0005004	3,408E-08	0,84	0,83
MODAL	Mode	844	0,006122	0,0001905	0,0003052	5,467E-08	0,84	0,83
MODAL	Mode	845	0,006114	0,000001916	6,544E-07	4,217E-08	0,84	0,83
MODAL	Mode	846	0,006112	0,0005553	0,0002491	1,294E-08	0,84	0,83
MODAL	Mode	847	0,006109	0,000005962	0,000005817	3,934E-09	0,84	0,83
MODAL	Mode	848	0,006104	0,00001596	0,000005236	9,808E-10	0,84	0,83
MODAL	Mode	849	0,006102	0,000001068	4,885E-08	3,311E-08	0,84	0,83
MODAL	Mode	850	0,006097	0,000001092	0,000325	6,585E-09	0,84	0,83
MODAL	Mode	851	0,006095	0,000002854	0,0003209	2,263E-12	0,84	0,83
MODAL	Mode	852	0,006093	0,00003263	0,00001843	4,382E-09	0,84	0,83
MODAL	Mode	853	0,006089	0,0007261	0,00007307	1,854E-07	0,84	0,83
MODAL	Mode	854	0,006083	0,000006955	0,00016	2,814E-10	0,84	0,83
MODAL	Mode	855	0,006072	0,00005352	0,00002172	4,754E-09	0,84	0,83
MODAL	Mode	856	0,006066	0,0001903	8,727E-07	5,129E-09	0,84	0,83
MODAL	Mode	857	0,006055	0,00002409	0,002134	3,313E-09	0,84	0,83

MODAL	Mode	858	0,006054	0,00001745	0,00009933	7,67E-08	0,84	0,83
MODAL	Mode	859	0,006051	0,00004119	0,0002855	6,268E-09	0,84	0,83
MODAL	Mode	860	0,006048	0,00001769	0,0001115	5,451E-10	0,84	0,83
MODAL	Mode	861	0,006039	0,000008002	0,00002555	4,813E-08	0,84	0,83
MODAL	Mode	862	0,006038	0,000002121	0,0002155	4,445E-07	0,84	0,83
MODAL	Mode	863	0,006034	0,00002781	0,001685	2,352E-08	0,84	0,84
MODAL	Mode	864	0,00603	0,00003109	0,0002405	1,453E-08	0,84	0,84
MODAL	Mode	865	0,00603	0,00002099	0,00003847	8,868E-09	0,84	0,84
MODAL	Mode	866	0,006025	0,000002638	0,0000189	9,835E-08	0,84	0,84
MODAL	Mode	867	0,006019	0,0004703	0,0000679	7,86E-09	0,84	0,84
MODAL	Mode	868	0,006014	0,0007524	0,0004614	6,643E-08	0,84	0,84
MODAL	Mode	869	0,006001	0,00001244	0,0001043	2,301E-09	0,84	0,84
MODAL	Mode	870	0,005997	0,000002016	0,00002095	4,565E-08	0,84	0,84
MODAL	Mode	871	0,005996	5,549E-08	0,000475	1,17E-10	0,84	0,84
MODAL	Mode	872	0,00599	0,0009336	0,00002126	7,154E-08	0,84	0,84
MODAL	Mode	873	0,005982	0,000001819	0,0005701	1,268E-10	0,84	0,84
MODAL	Mode	874	0,005978	0,00002437	0,000001981	1,279E-07	0,84	0,84
MODAL	Mode	875	0,005977	0,0002336	0,00005678	5,908E-09	0,84	0,84
MODAL	Mode	876	0,005971	0,00003547	0,0001807	1,226E-07	0,84	0,84
MODAL	Mode	877	0,005966	0,000004674	0,0000767	2,051E-10	0,84	0,84
MODAL	Mode	878	0,005945	0,0006431	0,00003115	1,534E-08	0,84	0,84
MODAL	Mode	879	0,00594	0,0001591	0,00008324	2,11E-08	0,84	0,84
MODAL	Mode	880	0,005937	0,000006545	0,0001953	1,345E-09	0,84	0,84
MODAL	Mode	881	0,005934	0,0000141	0,00003864	7,765E-09	0,84	0,84
MODAL	Mode	882	0,005931	0,001115	0,0003342	3,747E-09	0,84	0,84
MODAL	Mode	883	0,005921	0,00000246	0,003366	9,177E-08	0,84	0,84
MODAL	Mode	884	0,005918	0,0002746	0,00002593	7,777E-09	0,84	0,84
MODAL	Mode	885	0,005909	0,0006033	1,229E-08	1,018E-07	0,84	0,84
MODAL	Mode	886	0,005901	0,0005944	0,00007495	2,454E-08	0,85	0,84
MODAL	Mode	887	0,005897	0,0001017	0,0001107	6,444E-08	0,85	0,84
MODAL	Mode	888	0,005891	0,00005032	0,000002649	4,698E-09	0,85	0,84
MODAL	Mode	889	0,005884	0,0003953	0,0005446	1,407E-10	0,85	0,84
MODAL	Mode	890	0,005883	0,002774	0,0004544	0,000000256	0,85	0,84
MODAL	Mode	891	0,005879	0,000256	0,0002269	2,383E-08	0,85	0,84
MODAL	Mode	892	0,005876	0,0007507	0,0005021	9,653E-09	0,85	0,84
MODAL	Mode	893	0,005854	0,000004372	0,00002837	3,922E-09	0,85	0,84
MODAL	Mode	894	0,005853	0,00001733	0,00002239	4,83E-09	0,85	0,84
MODAL	Mode	895	0,00585	7,147E-07	0,001392	2,175E-08	0,85	0,85
MODAL	Mode	896	0,005844	0,0000361	0,002089	2,786E-08	0,85	0,85
MODAL	Mode	897	0,005835	0,0007668	0,00004987	8,312E-10	0,85	0,85
MODAL	Mode	898	0,005831	0,0002531	0,001302	1,075E-07	0,85	0,85
MODAL	Mode	899	0,005824	0,0002008	0,00001526	2,571E-08	0,85	0,85
MODAL	Mode	900	0,005816	0,000004434	0,0002077	5,622E-10	0,85	0,85
MODAL	Mode	901	0,005801	0,0003385	0,000002428	1,83E-09	0,85	0,85
MODAL	Mode	902	0,005795	0,0001041	0,0003086	1,849E-08	0,85	0,85

MODAL	Mode	903	0,005789	0,00001711	0,0002194	8,071E-08	0,85	0,85
MODAL	Mode	904	0,005783	0,00004052	0,00008108	1,3E-09	0,85	0,85
MODAL	Mode	905	0,00578	0,0009104	0,0003806	8,39E-08	0,85	0,85
MODAL	Mode	906	0,005777	0,000007354	0,0001564	1,567E-07	0,85	0,85
MODAL	Mode	907	0,005757	0,00001574	0,000285	4,88E-10	0,85	0,85
MODAL	Mode	908	0,005755	0,000005409	0,0001453	3,952E-08	0,85	0,85
MODAL	Mode	909	0,005736	0,0001934	0,00001911	5,066E-08	0,85	0,85
MODAL	Mode	910	0,005729	0,00007208	0,0000041	5,183E-08	0,85	0,85
MODAL	Mode	911	0,005721	0,0002996	0,0004359	1,559E-07	0,85	0,85
MODAL	Mode	912	0,005715	0,00002102	0,00001724	1,017E-08	0,85	0,85
MODAL	Mode	913	0,005707	0,000072	0,0004184	5,096E-09	0,85	0,85
MODAL	Mode	914	0,00569	0,00002163	0,0001537	1,761E-08	0,85	0,85
MODAL	Mode	915	0,005688	5E-10	0,0003798	4,047E-08	0,85	0,85
MODAL	Mode	916	0,005681	2,842E-08	0,0003282	8,715E-09	0,85	0,85
MODAL	Mode	917	0,005662	0,00009544	0,001073	7,581E-08	0,85	0,85
MODAL	Mode	918	0,005661	0,0002783	0,00005169	1,479E-07	0,85	0,85
MODAL	Mode	919	0,005655	0,0002642	0,0001158	1,097E-07	0,85	0,85
MODAL	Mode	920	0,005648	0,000003016	0,000001139	4,091E-08	0,85	0,85
MODAL	Mode	921	0,005645	0,00009353	0,001333	7,785E-09	0,85	0,86
MODAL	Mode	922	0,00563	0,0000115	0,0007344	4,89E-09	0,85	0,86
MODAL	Mode	923	0,005612	0,000009677	0,00005675	2,814E-08	0,85	0,86
MODAL	Mode	924	0,005608	0,000001692	0,00005685	8,531E-09	0,85	0,86
MODAL	Mode	925	0,005606	0,0006184	4,721E-09	4,204E-09	0,85	0,86
MODAL	Mode	926	0,005602	0,0001849	0,00009935	2,127E-08	0,85	0,86
MODAL	Mode	927	0,005595	0,000002902	0,00001395	2,314E-09	0,85	0,86
MODAL	Mode	928	0,005592	0,00004215	0,0003043	9,159E-09	0,85	0,86
MODAL	Mode	929	0,005589	0,0001726	0,00007677	5,782E-09	0,85	0,86
MODAL	Mode	930	0,005582	0,00001147	0,00002707	1,058E-09	0,85	0,86
MODAL	Mode	931	0,00558	4,51E-08	0,00007476	4,023E-09	0,85	0,86
MODAL	Mode	932	0,005574	5,239E-08	0,000007268	8,299E-09	0,85	0,86
MODAL	Mode	933	0,005566	0,00004649	0,00006951	3,685E-08	0,85	0,86
MODAL	Mode	934	0,005563	2,764E-10	0,00003304	3,987E-09	0,85	0,86
MODAL	Mode	935	0,005562	1,503E-07	8,868E-08	1,843E-08	0,85	0,86
MODAL	Mode	936	0,005557	0,0002308	0,000904	2,964E-08	0,86	0,86
MODAL	Mode	937	0,005549	0,0001262	0,0005182	7,953E-08	0,86	0,86
MODAL	Mode	938	0,005548	0,000006419	0,00001769	1,553E-09	0,86	0,86
MODAL	Mode	939	0,005543	0,0000175	0,0001507	7,168E-10	0,86	0,86
MODAL	Mode	940	0,005537	7,934E-07	0,000009455	1,114E-09	0,86	0,86
MODAL	Mode	941	0,005536	0,00003072	0,00004949	2,187E-08	0,86	0,86
MODAL	Mode	942	0,00553	0,000002848	0,00002165	1,87E-09	0,86	0,86
MODAL	Mode	943	0,005527	0,00003637	0,00004582	4,487E-09	0,86	0,86
MODAL	Mode	944	0,00551	4,946E-07	0,000005267	2,303E-11	0,86	0,86
MODAL	Mode	945	0,005508	0,00001856	3,752E-07	1,067E-09	0,86	0,86
MODAL	Mode	946	0,005508	0,00005604	0,00008489	8,854E-10	0,86	0,86
MODAL	Mode	947	0,005502	0,000003469	0,0003548	2,036E-08	0,86	0,86

MODAL	Mode	948	0,005481	1,877E-08	1,827E-07	2,779E-08	0,86	0,86
MODAL	Mode	949	0,005479	0,000001007	0,000002717	4,136E-12	0,86	0,86
MODAL	Mode	950	0,005469	0,00001427	0,0001686	5,657E-11	0,86	0,86
MODAL	Mode	951	0,005466	0,00001345	0,00005472	1,496E-07	0,86	0,86
MODAL	Mode	952	0,005459	4,225E-07	3,114E-08	5,382E-09	0,86	0,86
MODAL	Mode	953	0,005453	0,000001307	0,00005957	2,851E-09	0,86	0,86
MODAL	Mode	954	0,005452	0,000004777	0,00002614	3,746E-09	0,86	0,86
MODAL	Mode	955	0,005441	0,0002973	0,0003885	6,011E-08	0,86	0,86
MODAL	Mode	956	0,005437	0,00002346	0,00003532	7,136E-09	0,86	0,86
MODAL	Mode	957	0,005435	0,0001857	0,001613	7,769E-09	0,86	0,86
MODAL	Mode	958	0,005434	0,00002216	0,0003917	5,529E-08	0,86	0,86
MODAL	Mode	959	0,005426	0,0002827	0,00002561	3,374E-08	0,86	0,86
MODAL	Mode	960	0,005416	0,0003115	0,0001821	2,011E-08	0,86	0,86
MODAL	Mode	961	0,005399	0,00007086	0,0002498	6,731E-08	0,86	0,86
MODAL	Mode	962	0,005397	0,0003204	0,000009354	1,072E-09	0,86	0,86
MODAL	Mode	963	0,005392	0,00001005	1,761E-07	5,64E-09	0,86	0,86
MODAL	Mode	964	0,005387	0,00008608	0,0001986	2,435E-08	0,86	0,86
MODAL	Mode	965	0,005382	0,00005464	0,00009541	8,765E-10	0,86	0,86
MODAL	Mode	966	0,00538	8,411E-07	0,000002166	6,685E-11	0,86	0,86
MODAL	Mode	967	0,005377	6,594E-08	0,00001954	9,192E-08	0,86	0,86
MODAL	Mode	968	0,005373	0,00007354	0,00000145	1,006E-07	0,86	0,86
MODAL	Mode	969	0,00537	0,00001605	0,00003137	3,126E-08	0,86	0,86
MODAL	Mode	970	0,005369	0,0000939	0,001052	7,833E-09	0,86	0,86
MODAL	Mode	971	0,005365	0,000008128	5,673E-09	6,524E-10	0,86	0,86
MODAL	Mode	972	0,005358	0,00002203	0,00001657	2,519E-08	0,86	0,86
MODAL	Mode	973	0,005351	3,547E-07	0,0002649	3,079E-07	0,86	0,86
MODAL	Mode	974	0,005347	0,00001362	0,0008258	2,081E-08	0,86	0,87
MODAL	Mode	975	0,00534	0,0006327	0,00002534	0,000001998	0,86	0,87
MODAL	Mode	976	0,005333	0,000004324	0,00001028	0,000000042	0,86	0,87
MODAL	Mode	977	0,00533	0,00001303	5,163E-09	1,502E-08	0,86	0,87
MODAL	Mode	978	0,005323	0,0005617	0,0001051	2,695E-07	0,86	0,87
MODAL	Mode	979	0,00532	0,0003489	0,00002331	0,000004948	0,86	0,87
MODAL	Mode	980	0,005315	0,0003586	0,0001471	1,132E-07	0,86	0,87
MODAL	Mode	981	0,005307	0,0003811	0,00008318	1,524E-07	0,86	0,87
MODAL	Mode	982	0,005303	0,00006068	0,0001651	6,827E-07	0,86	0,87
MODAL	Mode	983	0,005297	0,00003134	0,000007564	5,162E-08	0,86	0,87
MODAL	Mode	984	0,005291	0,00001676	0,0003194	1,539E-07	0,86	0,87
MODAL	Mode	985	0,005289	0,00001762	0,0001218	4,583E-08	0,86	0,87
MODAL	Mode	986	0,005287	0,00002578	0,000163	1,517E-07	0,86	0,87
MODAL	Mode	987	0,005279	0,00003257	0,0002648	5,124E-08	0,86	0,87
MODAL	Mode	988	0,005267	0,000001712	4,628E-08	6,698E-08	0,86	0,87
MODAL	Mode	989	0,005263	0,0001345	0,00003337	2,265E-07	0,86	0,87
MODAL	Mode	990	0,005261	0,00001752	4,004E-08	5,018E-10	0,86	0,87
MODAL	Mode	991	0,005259	0,0003197	0,00008277	1,392E-10	0,86	0,87
MODAL	Mode	992	0,005247	0,00008391	9,723E-07	6,232E-09	0,86	0,87

MODAL	Mode	993	0,00524	0,00006498	1,825E-07	7,593E-09	0,86	0,87
MODAL	Mode	994	0,005222	0,0001298	0,000762	5,192E-09	0,86	0,87
MODAL	Mode	995	0,005221	0,00001073	0,0004965	1,091E-08	0,86	0,87
MODAL	Mode	996	0,005219	0,0001343	0,0001269	4,96E-09	0,86	0,87
MODAL	Mode	997	0,005217	5,263E-08	0,00000226	4,35E-09	0,86	0,87
MODAL	Mode	998	0,005205	0,00004993	0,002619	4,246E-10	0,86	0,87
MODAL	Mode	999	0,005203	3,092E-07	0,000007058	2,295E-08	0,86	0,87
MODAL	Mode	1000	0,005201	0,00004418	0,0004891	4,816E-10	0,86	0,87

11.2 Modello senza tamponamenti in c.a.

E' stata eseguita l'analisi dinamica delle strutture con 400 modi di vibrare al fine di attivare almeno l'85% delle masse.

Di seguito si riporta la percentuale di massa attivata in totale (modello senza l'interazione dei tamponamenti in c.a.).

TABLE: Modal Load Participation Ratios				
OutputCase	ItemType	Item	Static	Dynamic
Text	Text	Text	Percent	Percent
MODAL	Acceleration	UX	99,9559	85,7776
MODAL	Acceleration	UY	99,9791	89,0393
MODAL	Acceleration	UZ	99,9993	99,9277

Di seguito si riportano i tabulati relativi modi di vibrazione dell'edificio.

TABLE: Modal Participating Mass Ratios								
OutputCase	StepType	StepNum	Period	UX	UY	UZ	SumUX	SumUY
Text	Text	Unitless	Sec	Unitless	Unitless	Unitless	Unitless	Unitless
MODAL	Mode	1	0,328227	0,004299	0,3	0,00002051	0,004299	0,3
MODAL	Mode	2	0,263285	0,01204	0,03266	0,00006966	0,01633	0,34
MODAL	Mode	3	0,228919	0,001097	0,12	0,0000142	0,01743	0,46
MODAL	Mode	4	0,1768	0,02189	0,14	0,00001598	0,03932	0,59
MODAL	Mode	5	0,17589	0,06902	0,04596	0,00002831	0,11	0,64
MODAL	Mode	6	0,166174	0,11	0,0008264	0,002116	0,22	0,64
MODAL	Mode	7	0,16224	0,006667	0,001372	0,00002969	0,23	0,64
MODAL	Mode	8	0,156223	0,06831	0,11	0,000006708	0,3	0,75
MODAL	Mode	9	0,155005	0,03378	0,008828	0,0002489	0,33	0,76
MODAL	Mode	10	0,140365	0,12	0,006972	0,0001172	0,45	0,77
MODAL	Mode	11	0,138554	0,01164	0,00006932	0,0002423	0,46	0,77
MODAL	Mode	12	0,13736	0,02127	0,0003195	0,0007509	0,48	0,77
MODAL	Mode	13	0,136908	0,01881	0,0007712	0,004297	0,5	0,77
MODAL	Mode	14	0,134278	0,00003016	0,000005956	0,000002559	0,5	0,77
MODAL	Mode	15	0,131655	0,12	0,00001917	0,003722	0,62	0,77
MODAL	Mode	16	0,127105	0,000005182	0,00003215	0,00002797	0,62	0,77
MODAL	Mode	17	0,126367	0,0003992	0,0004482	0,002691	0,62	0,77
MODAL	Mode	18	0,125489	0,03452	0,00002495	0,002117	0,66	0,77
MODAL	Mode	19	0,119457	0,001283	0,00005216	0,001238	0,66	0,77
MODAL	Mode	20	0,11755	0,0003426	0,000002043	0,002072	0,66	0,77

MODAL	Mode	21	0,116594	0,000009852	0,000004584	0,00391	0,66	0,77
MODAL	Mode	22	0,115554	0,0003434	0,001304	0,001287	0,66	0,77
MODAL	Mode	23	0,115103	0,00001608	0,0001395	0,000001011	0,66	0,77
MODAL	Mode	24	0,114056	0,00000218	2,823E-07	0,001652	0,66	0,77
MODAL	Mode	25	0,113397	0,0004239	0,00003082	0,02461	0,66	0,77
MODAL	Mode	26	0,112175	0,00003813	0,000004372	0,002862	0,66	0,77
MODAL	Mode	27	0,111442	0,0004242	8,867E-09	0,02975	0,66	0,77
MODAL	Mode	28	0,110541	0,00007922	0,000001516	0,01079	0,66	0,77
MODAL	Mode	29	0,106235	0,0001614	0,00078	0,01065	0,66	0,77
MODAL	Mode	30	0,101726	0,000006373	0,004496	0,00007874	0,66	0,77
MODAL	Mode	31	0,098944	0,000000195	1,534E-07	0,004263	0,66	0,77
MODAL	Mode	32	0,09692	0,000009408	0,00001026	0,002078	0,66	0,77
MODAL	Mode	33	0,096915	0,000003161	0,009345	0,000002938	0,66	0,78
MODAL	Mode	34	0,096665	0,001643	0,011	0,003273	0,66	0,79
MODAL	Mode	35	0,093629	0,02443	0,00009605	8,762E-07	0,69	0,79
MODAL	Mode	36	0,092535	0,0000349	0,003382	0,00007854	0,69	0,8
MODAL	Mode	37	0,091022	0,001498	0,00001567	0,009535	0,69	0,8
MODAL	Mode	38	0,09071	0,0002085	0,00002334	0,002828	0,69	0,8
MODAL	Mode	39	0,090167	0,006446	0,0004389	3,057E-07	0,69	0,8
MODAL	Mode	40	0,086956	0,00002644	2,651E-08	0,1	0,69	0,8
MODAL	Mode	41	0,086906	0,000002576	2,978E-09	0,01656	0,69	0,8
MODAL	Mode	42	0,086882	0,000001095	5,239E-07	0,002884	0,69	0,8
MODAL	Mode	43	0,086836	2,987E-07	3,545E-07	0,00247	0,69	0,8
MODAL	Mode	44	0,086062	0,00004073	1,499E-07	0,03763	0,69	0,8
MODAL	Mode	45	0,085967	0,00002167	0,000000678	0,01324	0,69	0,8
MODAL	Mode	46	0,085935	0,000004748	0,00000111	0,0008092	0,69	0,8
MODAL	Mode	47	0,085909	0,000002173	0,000001218	0,000006518	0,69	0,8
MODAL	Mode	48	0,085488	8,486E-07	4,826E-10	0,00781	0,69	0,8
MODAL	Mode	49	0,08407	0,001577	0,001395	0,01872	0,7	0,8
MODAL	Mode	50	0,083812	0,003003	0,0001388	0,13	0,7	0,8
MODAL	Mode	51	0,082519	0,002068	0,0006303	0,02985	0,7	0,8
MODAL	Mode	52	0,08116	0,005805	0,0003249	0,11	0,71	0,8
MODAL	Mode	53	0,080528	0,002261	0,00003259	0,001809	0,71	0,8
MODAL	Mode	54	0,080283	0,00003799	4,795E-07	0,0004806	0,71	0,8
MODAL	Mode	55	0,080045	0,00003303	2,186E-07	0,002877	0,71	0,8
MODAL	Mode	56	0,079945	0,00003415	4,889E-07	0,0003587	0,71	0,8
MODAL	Mode	57	0,07976	5,101E-08	0,00009261	0,00003622	0,71	0,8
MODAL	Mode	58	0,079735	0,000005304	0,00005287	0,0008448	0,71	0,8
MODAL	Mode	59	0,079497	0,00008629	0,0002569	0,003033	0,71	0,8
MODAL	Mode	60	0,078295	0,000139	0,0003348	0,01712	0,71	0,8
MODAL	Mode	61	0,077983	0,0005105	0,001244	0,01086	0,71	0,8
MODAL	Mode	62	0,077719	0,002052	0,00002068	0,05621	0,71	0,8
MODAL	Mode	63	0,077559	0,00001706	0,001547	0,002636	0,71	0,8
MODAL	Mode	64	0,077174	0,0006949	0,004579	0,01252	0,71	0,81
MODAL	Mode	65	0,076617	2,036E-07	0,00008712	0,005031	0,71	0,81

MODAL	Mode	66	0,076457	0,0003162	0,000006657	0,00002245	0,71	0,81
MODAL	Mode	67	0,075663	0,0002874	0,0002107	0,000734	0,71	0,81
MODAL	Mode	68	0,075614	0,00005549	0,00008734	9,503E-08	0,71	0,81
MODAL	Mode	69	0,075311	0,0001428	0,00001061	0,01835	0,71	0,81
MODAL	Mode	70	0,074946	0,0006495	0,00002004	0,006665	0,71	0,81
MODAL	Mode	71	0,074775	0,0003632	0,00005858	0,006356	0,71	0,81
MODAL	Mode	72	0,073829	0,00001793	0,00003395	0,01225	0,71	0,81
MODAL	Mode	73	0,073456	0,00001032	0,0000152	0,0005532	0,71	0,81
MODAL	Mode	74	0,073163	0,003827	0,0002939	0,0004368	0,72	0,81
MODAL	Mode	75	0,073047	0,00002039	0,00005427	0,001957	0,72	0,81
MODAL	Mode	76	0,072352	0,00000961	0,0001784	5,105E-07	0,72	0,81
MODAL	Mode	77	0,072249	0,0001676	0,00004266	0,004575	0,72	0,81
MODAL	Mode	78	0,071729	0,00003534	0,00001932	0,0000748	0,72	0,81
MODAL	Mode	79	0,071573	0,002253	0,00003125	0,01223	0,72	0,81
MODAL	Mode	80	0,071461	0,001004	0,0001236	0,0001314	0,72	0,81
MODAL	Mode	81	0,070989	0,0002259	0,00005693	0,0122	0,72	0,81
MODAL	Mode	82	0,070878	0,00001529	0,0002535	0,002226	0,72	0,81
MODAL	Mode	83	0,070023	0,001068	0,00582	0,0001596	0,72	0,82
MODAL	Mode	84	0,069509	0,000047	0,00006033	0,00434	0,72	0,82
MODAL	Mode	85	0,069225	0,000276	0,00007086	0,001084	0,72	0,82
MODAL	Mode	86	0,06869	0,001289	0,0007428	0,004787	0,72	0,82
MODAL	Mode	87	0,067219	0,00009456	0,001105	0,00228	0,72	0,82
MODAL	Mode	88	0,067075	0,00005083	0,001011	0,01805	0,72	0,82
MODAL	Mode	89	0,066236	0,00003724	0,00002168	0,004636	0,72	0,82
MODAL	Mode	90	0,065951	0,00001579	0,00003715	0,002052	0,72	0,82
MODAL	Mode	91	0,065861	7,893E-08	0,00004353	0,000634	0,72	0,82
MODAL	Mode	92	0,065731	0,00007385	7,644E-07	0,0005063	0,72	0,82
MODAL	Mode	93	0,065617	0,00003204	0,000189	0,0006398	0,72	0,82
MODAL	Mode	94	0,065109	0,000008208	0,00006594	0,002785	0,72	0,82
MODAL	Mode	95	0,064161	0,0005519	0,0002165	0,00001997	0,73	0,82
MODAL	Mode	96	0,064141	0,0017	0,00003817	0,002974	0,73	0,82
MODAL	Mode	97	0,063596	0,000005091	0,00000129	0,01115	0,73	0,82
MODAL	Mode	98	0,063432	0,0009434	0,00004965	0,001609	0,73	0,82
MODAL	Mode	99	0,062059	0,0001761	0,000009869	0,0007028	0,73	0,82
MODAL	Mode	100	0,060887	0,00003532	0,00005379	0,0005548	0,73	0,82
MODAL	Mode	101	0,060548	0,0002632	0,00007995	0,001998	0,73	0,82
MODAL	Mode	102	0,059757	0,002743	0,000108	0,006346	0,73	0,82
MODAL	Mode	103	0,059195	0,0004783	0,001021	0,008604	0,73	0,82
MODAL	Mode	104	0,058602	0,00004655	0,0005449	0,01005	0,73	0,82
MODAL	Mode	105	0,058479	0,000002764	0,00006968	0,00004709	0,73	0,82
MODAL	Mode	106	0,058469	0,00001442	0,0006698	0,0001902	0,73	0,82
MODAL	Mode	107	0,058366	0,00001129	1,691E-08	0,007676	0,73	0,82
MODAL	Mode	108	0,057853	0,00222	0,00001961	0,008101	0,73	0,82
MODAL	Mode	109	0,057814	0,00005168	0,0001122	0,002107	0,73	0,82
MODAL	Mode	110	0,057494	0,0005411	0,0008759	0,003995	0,73	0,82

MODAL	Mode	111	0,057292	0,0004002	0,0003312	0,002035	0,73	0,82
MODAL	Mode	112	0,056806	0,0006386	0,0001456	0,0007208	0,74	0,82
MODAL	Mode	113	0,056657	0,0003647	0,0001292	0,003124	0,74	0,82
MODAL	Mode	114	0,056435	0,0003086	0,0009999	0,0001239	0,74	0,83
MODAL	Mode	115	0,056179	0,00002404	0,0002096	0,002696	0,74	0,83
MODAL	Mode	116	0,055878	0,005494	0,00009648	0,002182	0,74	0,83
MODAL	Mode	117	0,055104	0,0001049	0,00002395	0,003706	0,74	0,83
MODAL	Mode	118	0,054425	0,00003979	0,0000387	0,001611	0,74	0,83
MODAL	Mode	119	0,05389	0,0001458	0,0007374	0,0004298	0,74	0,83
MODAL	Mode	120	0,053706	0,0001368	0,0002685	0,0001232	0,74	0,83
MODAL	Mode	121	0,053523	0,006698	0,000275	0,00003112	0,75	0,83
MODAL	Mode	122	0,052916	0,00001373	0,0000398	0,0001361	0,75	0,83
MODAL	Mode	123	0,052674	0,000008182	0,00002322	0,00291	0,75	0,83
MODAL	Mode	124	0,052167	0,001783	0,00003718	0,000005278	0,75	0,83
MODAL	Mode	125	0,052089	0,0006111	0,00000887	0,002743	0,75	0,83
MODAL	Mode	126	0,05193	0,001527	0,00001933	0,003438	0,75	0,83
MODAL	Mode	127	0,0519	0,02228	0,0001138	0,005043	0,77	0,83
MODAL	Mode	128	0,051792	0,0003576	0,0002832	0,01255	0,78	0,83
MODAL	Mode	129	0,05158	0,000003364	0,000008768	0,002144	0,78	0,83
MODAL	Mode	130	0,051316	0,00002476	0,00003231	0,0002538	0,78	0,83
MODAL	Mode	131	0,051078	0,0007749	0,00001655	0,0006913	0,78	0,83
MODAL	Mode	132	0,05086	0,003921	0,00002975	0,0006486	0,78	0,83
MODAL	Mode	133	0,050769	0,001342	0,00001214	0,002426	0,78	0,83
MODAL	Mode	134	0,050117	0,00003326	0,0001301	0,00008457	0,78	0,83
MODAL	Mode	135	0,049753	0,0003128	5,892E-07	0,00001205	0,78	0,83
MODAL	Mode	136	0,049288	0,0009342	0,0007328	0,00006477	0,78	0,83
MODAL	Mode	137	0,04881	0,0002065	0,000302	0,00001734	0,78	0,83
MODAL	Mode	138	0,048655	0,0002323	0,000103	0,00005773	0,78	0,83
MODAL	Mode	139	0,048499	0,000141	5,307E-07	0,0002815	0,78	0,83
MODAL	Mode	140	0,048008	0,00004186	0,00006472	0,000008025	0,78	0,83
MODAL	Mode	141	0,047782	0,0001373	0,00004128	0,0004175	0,78	0,83
MODAL	Mode	142	0,047753	0,0002013	0,00001598	0,0001111	0,78	0,83
MODAL	Mode	143	0,047428	0,0000213	0,000004256	0,0001735	0,78	0,83
MODAL	Mode	144	0,04738	0,00002753	0,0000921	0,00006535	0,78	0,83
MODAL	Mode	145	0,046988	0,0007877	0,0002839	0,000004851	0,78	0,83
MODAL	Mode	146	0,04684	0,0002246	0,0002009	0,0005206	0,78	0,83
MODAL	Mode	147	0,046757	0,000139	0,0005202	0,0005471	0,78	0,83
MODAL	Mode	148	0,046584	0,0003812	0,0002018	0,00007902	0,79	0,83
MODAL	Mode	149	0,046567	0,0003268	0,0002719	0,0000613	0,79	0,83
MODAL	Mode	150	0,046139	3,34E-09	0,000001115	0,0003958	0,79	0,83
MODAL	Mode	151	0,045855	0,00004025	0,000007568	0,00004578	0,79	0,83
MODAL	Mode	152	0,045757	0,0006283	0,0001002	0,002115	0,79	0,83
MODAL	Mode	153	0,045708	0,00002051	0,00006279	0,003067	0,79	0,83
MODAL	Mode	154	0,045166	1,023E-08	0,00006828	0,000001115	0,79	0,83
MODAL	Mode	155	0,045076	0,0004413	0,00002322	0,00001958	0,79	0,83

MODAL	Mode	156	0,044644	0,0003403	0,00002454	0,000613	0,79	0,83
MODAL	Mode	157	0,044507	0,00005154	4,701E-07	0,00143	0,79	0,83
MODAL	Mode	158	0,04428	0,000002348	0,00005135	0,0003187	0,79	0,83
MODAL	Mode	159	0,043935	0,0004713	0,0007847	0,0007156	0,79	0,83
MODAL	Mode	160	0,043657	4,065E-07	0,00002036	0,0006914	0,79	0,83
MODAL	Mode	161	0,043432	0,00001168	0,00008972	0,0001944	0,79	0,83
MODAL	Mode	162	0,04317	0,0001431	0,000005692	0,00003376	0,79	0,83
MODAL	Mode	163	0,042999	0,0003358	0,000001125	0,0000836	0,79	0,83
MODAL	Mode	164	0,042873	0,0000498	0,000001027	0,001344	0,79	0,83
MODAL	Mode	165	0,042811	0,00001817	0,000157	0,0002845	0,79	0,83
MODAL	Mode	166	0,042609	0,0002682	0,0001928	0,00001631	0,79	0,83
MODAL	Mode	167	0,042506	0,00002693	0,000002802	0,001159	0,79	0,83
MODAL	Mode	168	0,041945	0,0001721	0,00007269	0,000495	0,79	0,83
MODAL	Mode	169	0,041844	0,000004382	0,000005058	0,006325	0,79	0,83
MODAL	Mode	170	0,041647	0,0001807	0,0002116	0,000002234	0,79	0,83
MODAL	Mode	171	0,041559	0,0005034	0,00145	0,0002309	0,79	0,83
MODAL	Mode	172	0,041	0,00001566	0,00003901	0,0011	0,79	0,83
MODAL	Mode	173	0,040937	0,0003647	0,0001443	0,0005145	0,79	0,83
MODAL	Mode	174	0,040795	0,0004021	0,0001427	0,002557	0,79	0,83
MODAL	Mode	175	0,040498	5,387E-07	0,000003984	0,001491	0,79	0,83
MODAL	Mode	176	0,040314	0,00004432	0,000002947	0,001133	0,79	0,83
MODAL	Mode	177	0,04004	0,0009553	0,0002038	0,0005023	0,79	0,83
MODAL	Mode	178	0,039941	0,00005929	0,0003372	0,00003608	0,79	0,83
MODAL	Mode	179	0,039875	0,000001349	0,0001122	0,004009	0,79	0,83
MODAL	Mode	180	0,039666	0,0001066	0,00002445	0,00006145	0,79	0,83
MODAL	Mode	181	0,039329	0,001769	1,463E-07	0,00009497	0,79	0,83
MODAL	Mode	182	0,039109	0,0009353	0,002176	0,0001399	0,79	0,84
MODAL	Mode	183	0,038924	0,001384	0,0001247	0,00003492	0,8	0,84
MODAL	Mode	184	0,0389	0,001723	0,0002373	0,0006558	0,8	0,84
MODAL	Mode	185	0,038596	0,000912	0,00009948	0,00008737	0,8	0,84
MODAL	Mode	186	0,038204	0,001124	0,00006298	1,569E-08	0,8	0,84
MODAL	Mode	187	0,037863	0,002832	0,00001248	0,000001344	0,8	0,84
MODAL	Mode	188	0,037784	0,0004995	0,00219	0,000003866	0,8	0,84
MODAL	Mode	189	0,037228	0,0002987	0,00000823	0,000006866	0,8	0,84
MODAL	Mode	190	0,037183	0,00008308	0,00004722	0,000007957	0,8	0,84
MODAL	Mode	191	0,036572	0,0001151	0,0008859	0,0000569	0,8	0,84
MODAL	Mode	192	0,036223	0,00005994	0,00005717	0,001656	0,8	0,84
MODAL	Mode	193	0,036016	9,712E-08	0,0003231	0,00000353	0,8	0,84
MODAL	Mode	194	0,035841	0,0002581	0,000002034	0,00001833	0,8	0,84
MODAL	Mode	195	0,035579	0,00005767	0,00002217	0,00008196	0,8	0,84
MODAL	Mode	196	0,035504	0,0003393	0,00009156	0,00003176	0,8	0,84
MODAL	Mode	197	0,035377	0,0009721	0,00001582	0,00001829	0,8	0,84
MODAL	Mode	198	0,035203	0,0002866	0,00003446	0,0001766	0,8	0,84
MODAL	Mode	199	0,034922	0,00009221	0,0001799	9,207E-07	0,8	0,84
MODAL	Mode	200	0,034739	0,00002743	0,00008849	0,00001286	0,8	0,84

MODAL	Mode	201	0,034679	5,388E-07	0,00001312	2,953E-08	0,8	0,84
MODAL	Mode	202	0,034469	0,00004169	0,00001126	0,000002104	0,8	0,84
MODAL	Mode	203	0,03436	0,00002393	0,000002608	0,00003319	0,8	0,84
MODAL	Mode	204	0,03423	0,00001992	0,0001641	0,0003657	0,8	0,84
MODAL	Mode	205	0,034177	3,189E-08	0,0001428	0,0001074	0,8	0,84
MODAL	Mode	206	0,034153	0,00007536	0,00001066	0,00007004	0,8	0,84
MODAL	Mode	207	0,034128	0,00003544	0,00003792	2,302E-07	0,81	0,84
MODAL	Mode	208	0,034001	0,00005458	0,00006624	0,000005456	0,81	0,84
MODAL	Mode	209	0,033993	0,0006565	0,0008704	0,0001259	0,81	0,84
MODAL	Mode	210	0,033544	0,000002169	0,0004111	0,002967	0,81	0,84
MODAL	Mode	211	0,033351	0,0001227	0,0003166	0,0001423	0,81	0,84
MODAL	Mode	212	0,033268	0,00005171	0,0001853	0,0009637	0,81	0,84
MODAL	Mode	213	0,033173	0,0002247	0,0001582	0,00006668	0,81	0,84
MODAL	Mode	214	0,032846	0,0008446	0,00008544	0,00003674	0,81	0,84
MODAL	Mode	215	0,032703	0,000156	0,0002431	0,00007759	0,81	0,84
MODAL	Mode	216	0,032653	0,001517	0,000301	0,000361	0,81	0,84
MODAL	Mode	217	0,032508	0,0006127	0,000203	0,000001619	0,81	0,84
MODAL	Mode	218	0,032462	0,0002925	0,0002113	0,0001104	0,81	0,84
MODAL	Mode	219	0,032137	0,001728	0,0006843	0,00001702	0,81	0,85
MODAL	Mode	220	0,031948	0,000287	0,0002902	0,000004231	0,81	0,85
MODAL	Mode	221	0,031889	0,00009541	0,0003342	0,000006805	0,81	0,85
MODAL	Mode	222	0,031849	0,001129	0,0000205	0,000005118	0,81	0,85
MODAL	Mode	223	0,031758	0,001045	0,00006034	0,0000311	0,81	0,85
MODAL	Mode	224	0,031585	0,0001749	0,0001766	0,00002282	0,81	0,85
MODAL	Mode	225	0,031238	0,000006813	0,0001023	0,00008149	0,81	0,85
MODAL	Mode	226	0,031169	0,00008429	0,0002228	0,00001105	0,81	0,85
MODAL	Mode	227	0,031013	0,0002074	0,0003438	0,00002877	0,81	0,85
MODAL	Mode	228	0,030712	0,0001859	0,000638	0,000007581	0,81	0,85
MODAL	Mode	229	0,03025	0,000007321	0,000353	0,0001022	0,81	0,85
MODAL	Mode	230	0,030098	0,003592	0,0002188	0,00001687	0,82	0,85
MODAL	Mode	231	0,029984	0,0005054	0,0004341	0,00008381	0,82	0,85
MODAL	Mode	232	0,029907	0,00005668	0,00001912	0,001202	0,82	0,85
MODAL	Mode	233	0,029874	9,027E-07	0,00001996	0,00001798	0,82	0,85
MODAL	Mode	234	0,029693	0,00003491	0,000508	0,0006727	0,82	0,85
MODAL	Mode	235	0,029532	0,0001168	0,0003543	0,00003376	0,82	0,85
MODAL	Mode	236	0,029424	2,814E-07	0,0002164	1,226E-07	0,82	0,85
MODAL	Mode	237	0,029346	0,000002636	0,0003653	0,0005975	0,82	0,85
MODAL	Mode	238	0,02931	0,0003614	3,384E-08	0,0000605	0,82	0,85
MODAL	Mode	239	0,02927	0,000101	0,00008189	0,00002121	0,82	0,85
MODAL	Mode	240	0,029236	0,0004516	7,986E-07	0,00002641	0,82	0,85
MODAL	Mode	241	0,029005	0,0002492	0,00007251	0,00001994	0,82	0,85
MODAL	Mode	242	0,028936	3,371E-09	0,00001849	0,00001635	0,82	0,85
MODAL	Mode	243	0,028816	0,0004689	0,00003523	0,00009686	0,82	0,85
MODAL	Mode	244	0,028592	0,0001149	0,00002104	0,0000141	0,82	0,85
MODAL	Mode	245	0,028471	0,00003151	0,000009286	0,00005494	0,82	0,85

MODAL	Mode	246	0,028208	1,134E-08	0,00001458	0,00001554	0,82	0,85
MODAL	Mode	247	0,027883	0,001205	0,0003218	0,0001565	0,82	0,85
MODAL	Mode	248	0,027824	0,0006493	0,0002593	0,0001418	0,82	0,85
MODAL	Mode	249	0,027577	0,0008339	0,0003272	0,0004704	0,82	0,85
MODAL	Mode	250	0,027335	0,0001021	0,00002595	0,001349	0,82	0,85
MODAL	Mode	251	0,027078	0,0001459	0,0004543	0,000008419	0,82	0,85
MODAL	Mode	252	0,027041	0,0002078	0,001185	0,00003055	0,82	0,85
MODAL	Mode	253	0,026974	0,00001528	0,0001646	9,838E-07	0,82	0,85
MODAL	Mode	254	0,02685	0,00005371	0,000058	0,0009455	0,82	0,85
MODAL	Mode	255	0,026757	0,00003435	0,00004706	2,948E-07	0,82	0,85
MODAL	Mode	256	0,026714	0,00006477	0,000002772	2,616E-07	0,82	0,85
MODAL	Mode	257	0,026688	0,000107	0,000004531	0,000004329	0,82	0,85
MODAL	Mode	258	0,026625	0,00002469	0,000324	0,000274	0,82	0,85
MODAL	Mode	259	0,026548	8,155E-07	0,000001079	0,000005336	0,82	0,85
MODAL	Mode	260	0,026429	0,000001103	9,605E-07	0,0002748	0,82	0,85
MODAL	Mode	261	0,026359	0,00006174	0,000001901	0,0003142	0,82	0,85
MODAL	Mode	262	0,026303	0,00002778	0,00005276	0,00004926	0,82	0,85
MODAL	Mode	263	0,026219	0,0001568	2,727E-08	0,000001884	0,82	0,85
MODAL	Mode	264	0,025991	0,00008229	0,0001679	0,0001279	0,82	0,85
MODAL	Mode	265	0,025916	0,00001555	0,000004904	0,00001659	0,82	0,85
MODAL	Mode	266	0,025603	0,0009845	0,000007971	1,228E-08	0,83	0,85
MODAL	Mode	267	0,025494	0,0005891	0,002009	0,000002535	0,83	0,86
MODAL	Mode	268	0,025136	0,004484	0,0002373	0,000002353	0,83	0,86
MODAL	Mode	269	0,025046	0,00009771	0,000009716	0,000001215	0,83	0,86
MODAL	Mode	270	0,024947	0,0006695	0,0000163	1,895E-08	0,83	0,86
MODAL	Mode	271	0,024932	0,001115	0,00001504	0,000005268	0,83	0,86
MODAL	Mode	272	0,024912	0,0008803	1,315E-07	0,000008365	0,83	0,86
MODAL	Mode	273	0,024819	0,00003986	0,0000272	0,000003536	0,83	0,86
MODAL	Mode	274	0,024627	0,000003403	5,189E-07	0,000001003	0,83	0,86
MODAL	Mode	275	0,024527	0,002019	0,00005455	1,011E-07	0,84	0,86
MODAL	Mode	276	0,02451	0,000007812	3,493E-07	1,843E-07	0,84	0,86
MODAL	Mode	277	0,024412	0,000002606	6,347E-07	0,00001475	0,84	0,86
MODAL	Mode	278	0,024323	0,0001786	0,00002967	0,000006586	0,84	0,86
MODAL	Mode	279	0,024103	0,00006051	0,000001692	0,00008024	0,84	0,86
MODAL	Mode	280	0,024013	0,000006328	0,000165	0,00008857	0,84	0,86
MODAL	Mode	281	0,023971	0,000000881	0,00007505	0,00002251	0,84	0,86
MODAL	Mode	282	0,023615	0,0002279	0,000161	0,000004661	0,84	0,86
MODAL	Mode	283	0,023455	0,0006951	0,00001135	0,000007447	0,84	0,86
MODAL	Mode	284	0,023286	0,001404	0,000104	0,00003831	0,84	0,86
MODAL	Mode	285	0,023199	0,0004412	0,00004135	0,00005285	0,84	0,86
MODAL	Mode	286	0,023158	0,000371	0,000001843	0,0001061	0,84	0,86
MODAL	Mode	287	0,022909	0,00003311	0,000007669	0,000004619	0,84	0,86
MODAL	Mode	288	0,022847	0,000005767	0,00002231	1,673E-07	0,84	0,86
MODAL	Mode	289	0,022835	0,00005975	8,161E-08	0,00002674	0,84	0,86
MODAL	Mode	290	0,022831	0,00001398	0,00001196	4,347E-07	0,84	0,86

MODAL	Mode	291	0,02276	0,0000011	0,00001127	1,109E-08	0,84	0,86
MODAL	Mode	292	0,022692	0,0004495	0,00001136	4,712E-07	0,84	0,86
MODAL	Mode	293	0,02268	0,00002053	0,000002862	0,000000297	0,84	0,86
MODAL	Mode	294	0,02266	0,00009399	0,00001072	0,000000832	0,84	0,86
MODAL	Mode	295	0,022603	0,00005579	8,673E-10	0,00001524	0,84	0,86
MODAL	Mode	296	0,022518	0,000004633	0,000006461	0,0000452	0,84	0,86
MODAL	Mode	297	0,022342	0,0002819	0,0001027	0,00004485	0,84	0,86
MODAL	Mode	298	0,022288	0,000007619	0,0002525	0,00002892	0,84	0,86
MODAL	Mode	299	0,022185	0,0001943	0,0001778	0,000003871	0,84	0,86
MODAL	Mode	300	0,022066	0,0001193	0,00001671	2,233E-07	0,84	0,86
MODAL	Mode	301	0,021884	0,0003928	0,0005403	0,000005085	0,84	0,86
MODAL	Mode	302	0,021805	0,0008115	0,0001073	0,00001171	0,84	0,86
MODAL	Mode	303	0,021793	0,001093	0,00008997	9,863E-07	0,84	0,86
MODAL	Mode	304	0,021707	0,0005949	4,957E-07	5,599E-08	0,84	0,86
MODAL	Mode	305	0,021676	0,00003556	0,00002402	0,000005911	0,84	0,86
MODAL	Mode	306	0,021658	0,0006923	0,0003983	0,00002021	0,84	0,86
MODAL	Mode	307	0,021603	0,0001499	0,00008458	0,00004252	0,84	0,86
MODAL	Mode	308	0,021507	0,00003228	0,0000311	6,255E-07	0,84	0,86
MODAL	Mode	309	0,021444	0,000239	0,0000585	0,00000614	0,84	0,86
MODAL	Mode	310	0,021386	0,000001414	0,0001104	0,00006768	0,84	0,86
MODAL	Mode	311	0,021308	0,0004479	1,538E-07	0,0001446	0,84	0,86
MODAL	Mode	312	0,021262	0,000008424	0,00001004	0,000001202	0,84	0,86
MODAL	Mode	313	0,021228	0,00001394	0,000008091	0,00001463	0,84	0,86
MODAL	Mode	314	0,021165	0,0003567	0,000008116	0,0001376	0,84	0,86
MODAL	Mode	315	0,021111	0,00005988	0,00004985	3,578E-07	0,84	0,86
MODAL	Mode	316	0,021062	0,00002787	0,0002545	0,00002328	0,84	0,86
MODAL	Mode	317	0,021034	0,000001854	0,0004817	0,000002997	0,84	0,86
MODAL	Mode	318	0,020996	0,00001932	0,00002545	0,000001284	0,84	0,86
MODAL	Mode	319	0,020952	0,00001816	0,0002948	0,000003363	0,84	0,86
MODAL	Mode	320	0,020916	0,0003265	0,0002273	0,00003162	0,85	0,86
MODAL	Mode	321	0,020848	0,001139	0,00001385	4,433E-08	0,85	0,86
MODAL	Mode	322	0,020829	0,00002731	0,00002175	0,00003623	0,85	0,86
MODAL	Mode	323	0,020669	0,001232	0,000002268	2,992E-07	0,85	0,86
MODAL	Mode	324	0,020622	4,998E-07	0,000003136	0,00002711	0,85	0,86
MODAL	Mode	325	0,020506	0,000001304	0,000002604	7,668E-07	0,85	0,86
MODAL	Mode	326	0,020463	0,0000225	0,000002415	0,000006095	0,85	0,86
MODAL	Mode	327	0,020291	0,000001787	0,00001314	0,000002675	0,85	0,86
MODAL	Mode	328	0,02027	0,000003789	0,00009477	0,000009539	0,85	0,86
MODAL	Mode	329	0,020239	0,00006199	0,0003263	0,000008743	0,85	0,86
MODAL	Mode	330	0,020132	0,00001106	0,0001295	6,061E-07	0,85	0,86
MODAL	Mode	331	0,020095	0,00004575	0,0004934	0,00001567	0,85	0,86
MODAL	Mode	332	0,019956	0,0003684	0,00007092	0,00002468	0,85	0,86
MODAL	Mode	333	0,019894	0,0002624	0,00009217	0,00004193	0,85	0,86
MODAL	Mode	334	0,019774	0,00001718	0,0005681	0,00005651	0,85	0,86
MODAL	Mode	335	0,019717	0,00001886	0,00006338	0,000009485	0,85	0,86

MODAL	Mode	336	0,019651	0,00001031	0,00007608	0,00005191	0,85	0,86
MODAL	Mode	337	0,019624	5,681E-07	0,0000923	0,0000052	0,85	0,86
MODAL	Mode	338	0,019532	0,00002912	0,000006715	0,00002326	0,85	0,86
MODAL	Mode	339	0,019505	1,148E-07	0,00002116	0,0001146	0,85	0,86
MODAL	Mode	340	0,01947	0,00008597	0,00004709	0,0001107	0,85	0,86
MODAL	Mode	341	0,019411	0,0000518	0,00006683	0,0002836	0,85	0,86
MODAL	Mode	342	0,019322	0,00004904	0,0002588	0,0001015	0,85	0,86
MODAL	Mode	343	0,019291	4,438E-08	4,004E-09	1,876E-08	0,85	0,86
MODAL	Mode	344	0,019244	0,000002496	0,00007612	0,000008636	0,85	0,86
MODAL	Mode	345	0,019209	0,00006654	0,0001091	0,00001582	0,85	0,86
MODAL	Mode	346	0,019146	0,0001951	0,0002545	0,00002028	0,85	0,86
MODAL	Mode	347	0,019057	0,000145	0,0002041	0,000003197	0,85	0,86
MODAL	Mode	348	0,01904	0,00004508	0,00002569	0,00002924	0,85	0,86
MODAL	Mode	349	0,018923	0,0001323	0,000008317	0,000007915	0,85	0,86
MODAL	Mode	350	0,018916	0,0001068	0,000263	0,000001407	0,85	0,86
MODAL	Mode	351	0,018814	5,795E-07	0,0002844	0,000003772	0,85	0,86
MODAL	Mode	352	0,018789	0,0004915	0,000259	0,00003337	0,85	0,86
MODAL	Mode	353	0,01872	3,735E-07	0,0126	0,000007235	0,85	0,88
MODAL	Mode	354	0,01869	0,000004928	0,009217	0,00001692	0,85	0,89
MODAL	Mode	355	0,018567	0,0000402	0,0001105	4,746E-10	0,85	0,89
MODAL	Mode	356	0,018551	0,000003345	0,00001105	2,743E-10	0,85	0,89
MODAL	Mode	357	0,018499	0,0001597	0,00009112	0,000006333	0,85	0,89
MODAL	Mode	358	0,018452	0,00003049	0,0001265	0,000001782	0,85	0,89
MODAL	Mode	359	0,018364	0,00004289	0,0008471	0,00001978	0,85	0,89
MODAL	Mode	360	0,01826	0,000006482	0,0001076	0,000003312	0,85	0,89
MODAL	Mode	361	0,018183	0,000002376	0,0002808	0,00003941	0,85	0,89
MODAL	Mode	362	0,018137	0,00000261	0,0001398	0,000007424	0,85	0,89
MODAL	Mode	363	0,018096	0,0001026	0,0000934	0,00001294	0,85	0,89
MODAL	Mode	364	0,018054	0,0002622	0,0001925	0,00004414	0,85	0,89
MODAL	Mode	365	0,017959	0,000004117	0,0001111	0,000003085	0,85	0,89
MODAL	Mode	366	0,017891	0,000001005	0,0001843	0,00001061	0,85	0,89
MODAL	Mode	367	0,017845	0,00003525	0,0001333	0,000007108	0,85	0,89
MODAL	Mode	368	0,017807	0,00001926	0,000151	8,544E-07	0,85	0,89
MODAL	Mode	369	0,017785	1,705E-07	0,0002494	8,097E-07	0,85	0,89
MODAL	Mode	370	0,017746	0,0001968	0,00007921	0,00001888	0,85	0,89
MODAL	Mode	371	0,017725	0,00004369	0,000014	3,546E-07	0,85	0,89
MODAL	Mode	372	0,017622	0,00006318	0,00000256	0,000006627	0,85	0,89
MODAL	Mode	373	0,017558	0,000193	0,00002245	0,000001764	0,85	0,89
MODAL	Mode	374	0,017432	0,000003783	0,000007257	7,965E-07	0,85	0,89
MODAL	Mode	375	0,017317	0,000001997	6,944E-07	0,000001274	0,85	0,89
MODAL	Mode	376	0,017289	2,151E-07	0,00002035	5,645E-07	0,85	0,89
MODAL	Mode	377	0,017266	0,00002101	2,511E-08	0,00001524	0,85	0,89
MODAL	Mode	378	0,017162	0,00004899	0,000004911	1,573E-08	0,85	0,89
MODAL	Mode	379	0,017134	0,00007595	0,00004835	0,000003503	0,85	0,89
MODAL	Mode	380	0,017108	0,0001782	0,000006038	0,000001041	0,85	0,89

MODAL	Mode	381	0,017035	0,00007671	0,0001179	4,308E-07	0,85	0,89
MODAL	Mode	382	0,017026	0,00009812	0,00001095	0,00001527	0,85	0,89
MODAL	Mode	383	0,016929	0,0001763	0,00002939	0,00004587	0,85	0,89
MODAL	Mode	384	0,016907	0,000289	0,00004171	0,000005092	0,85	0,89
MODAL	Mode	385	0,01685	0,0006866	0,00001909	0,000002275	0,85	0,89
MODAL	Mode	386	0,016756	0,0001798	0,00001444	0,000002329	0,85	0,89
MODAL	Mode	387	0,016713	0,00004518	1,061E-07	3,527E-07	0,85	0,89
MODAL	Mode	388	0,016617	0,000002314	0,000002336	0,00002363	0,85	0,89
MODAL	Mode	389	0,016596	0,000002252	0,0001359	0,000003257	0,85	0,89
MODAL	Mode	390	0,016547	0,0002559	0,0000142	7,469E-07	0,85	0,89
MODAL	Mode	391	0,016533	6,284E-07	9,374E-07	0,000005424	0,85	0,89
MODAL	Mode	392	0,016495	0,0001882	0,00004017	9,106E-07	0,85	0,89
MODAL	Mode	393	0,016455	0,001736	4,061E-09	0,000005321	0,86	0,89
MODAL	Mode	394	0,016415	0,0001663	0,0001206	0,000002535	0,86	0,89
MODAL	Mode	395	0,016341	0,0009841	0,0001465	0,000002233	0,86	0,89
MODAL	Mode	396	0,016292	0,0003713	2,643E-08	0,000003362	0,86	0,89
MODAL	Mode	397	0,016266	0,00001306	0,0001223	0,000001854	0,86	0,89
MODAL	Mode	398	0,016245	0,0002183	0,000439	0,00001281	0,86	0,89
MODAL	Mode	399	0,016176	0,0001681	0,000003359	0,000007278	0,86	0,89
MODAL	Mode	400	0,016122	0,0006986	0,00001388	6,145E-08	0,86	0,89

12 VERIFICHE DELLE STRUTTURE

Di seguito si riportano le verifiche delle pressioni di progetto sul terreno e degli elementi strutturali. Le verifiche sono effettuate con le sollecitazioni ricavate dalla modellazione con presenza dei tamponamenti in c.a. dove non espressamente indicato. Tutti gli elementi strutturali sono comunque stati verificati anche con le sollecitazioni ricavate dal modello con rigidità nulla dei tamponamenti in c.a..

12.1 Verifica della pressione sul terreno

12.1.1 Palestra

Di seguito si riporta l'immagine dello spostamento dei nodi dei plinti e delle travi di fondazione della palestra nell'involuppo delle diverse combinazioni di carico allo stato limite.

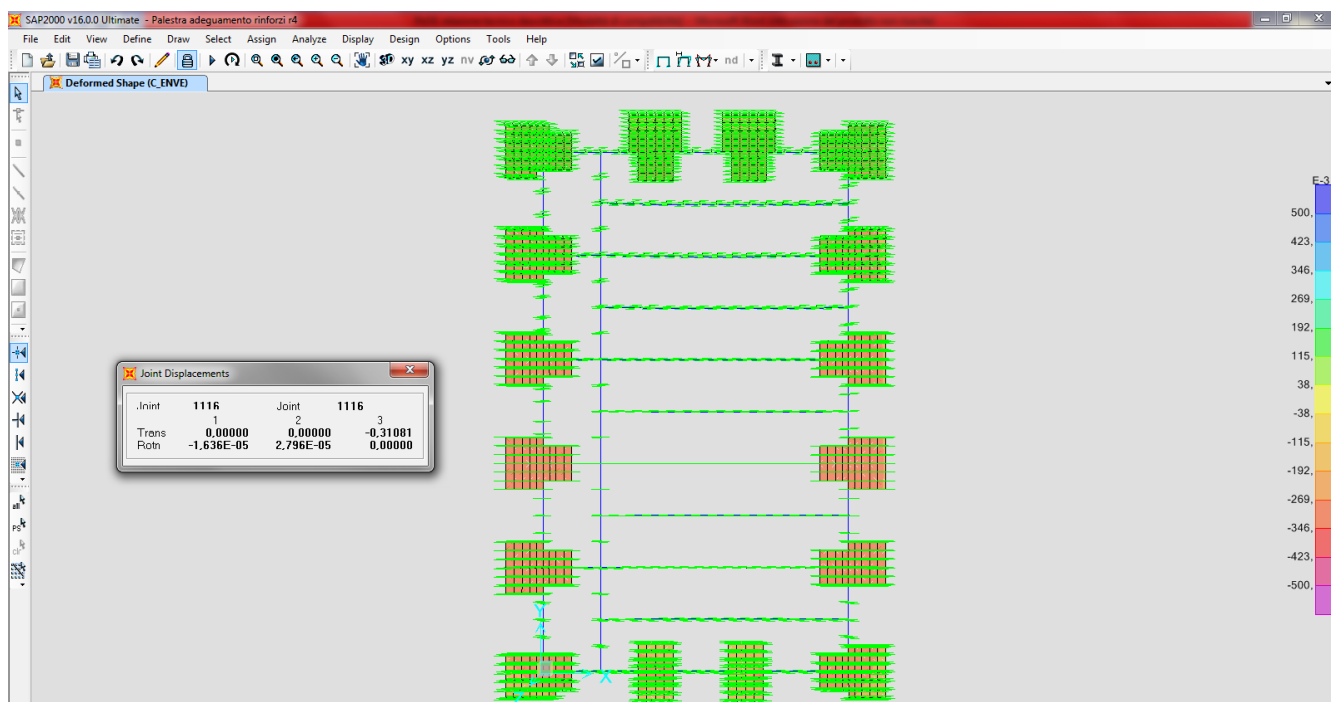


Figura 10 – Spostamento nodi fondazioni palestra

Lo spostamento massimo dei nodi di fondazione dei plinti è pari a 0,31cm nell’involuppo delle diverse combinazioni di carico.

Avendo utilizzato per la modellazione delle strutture un coefficiente di sottofondo pari a 4kg/cmq si ottiene una pressione massima sul terreno $0,31 \cdot 4 = 1,24 \text{kg/cmq}$, inferiore a quella limite di progetto pari a 2.22kg/cmq.

Lo spostamento massimo dei nodi di fondazione delle travi di collegamento è pari a 0,40cm nell’involuppo delle diverse combinazioni di carico.

Avendo utilizzato per la modellazione delle strutture un coefficiente di sottofondo pari a 4kg/cmq si ottiene una pressione massima sul terreno $0,40 \cdot 4 = 1,60 \text{kg/cmq}$, inferiore a quella limite di progetto pari a 2.22kg/cmq.

12.1.2 Spogliatoi

Di seguito si riporta l’immagine dello spostamento dei nodi dei plinti e delle travi degli spogliatoi e nell’involuppo delle diverse combinazioni di carico allo stato limite.

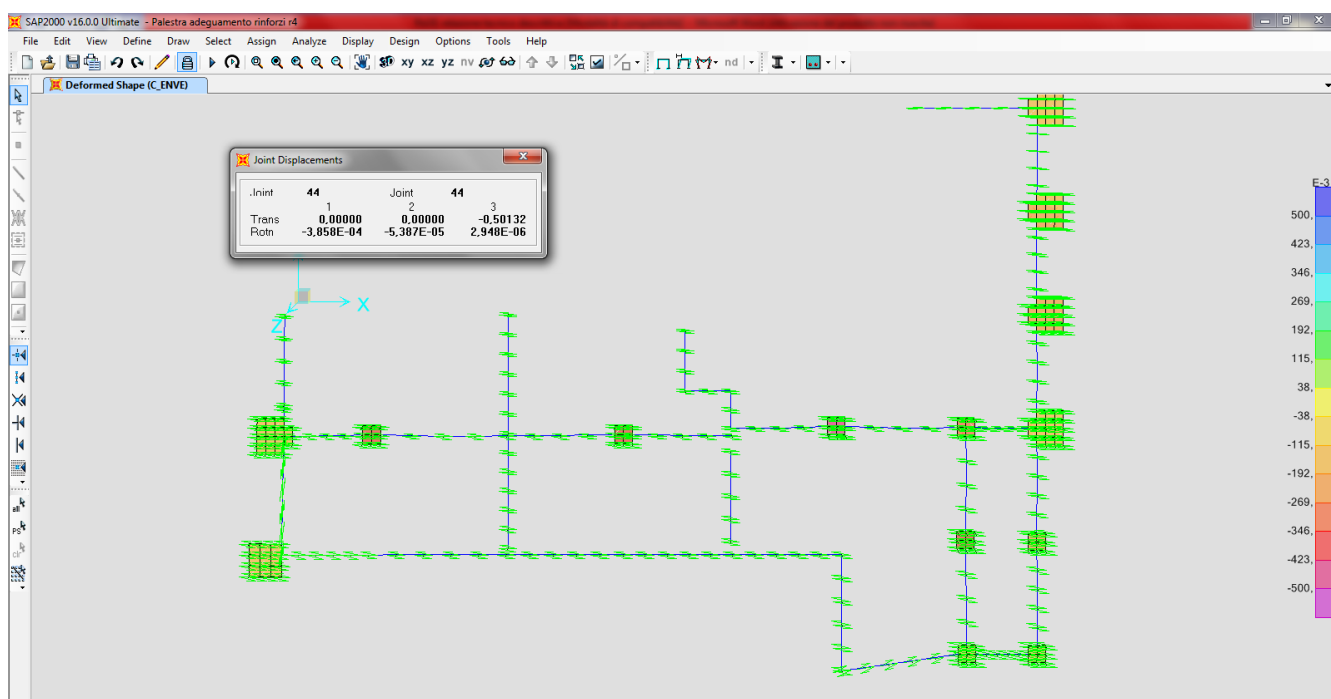


Figura 11 – Spostamento nodi fondazioni spogliatoi

Lo spostamento massimo dei nodi di fondazione dei plinti e delle travi è pari a 0,50cm nell'involuppo delle diverse combinazioni di carico.

Avendo utilizzato per la modellazione delle strutture un coefficiente di sottofondo pari a 4kg/cm² si ottiene una pressione massima sul terreno $0,50 \cdot 4 = 2,00 \text{ kg/cm}^2$, inferiore a quella limite di progetto pari a 2.22kg/cm².

12.2 Verifica dei plinti di fondazione

12.2.1 Palestra

Di seguito si riportano le immagini dell'involuppo delle sollecitazioni flettente dei plinti di fondazione rinforzati nelle porzioni di plinto di altezza 120cm (esistente o rinforzata). A favore di sicurezza le verifiche sono condotte senza considerare l'apporto della resistenza delle strutture esistenti e verificando le nuove strutture con i materiali con caratteristiche pari a quelle delle strutture esistenti.

Di seguito si riportano le sollecitazioni delle porzioni di plinto di altezza 120cm (esistente o rinforzata)

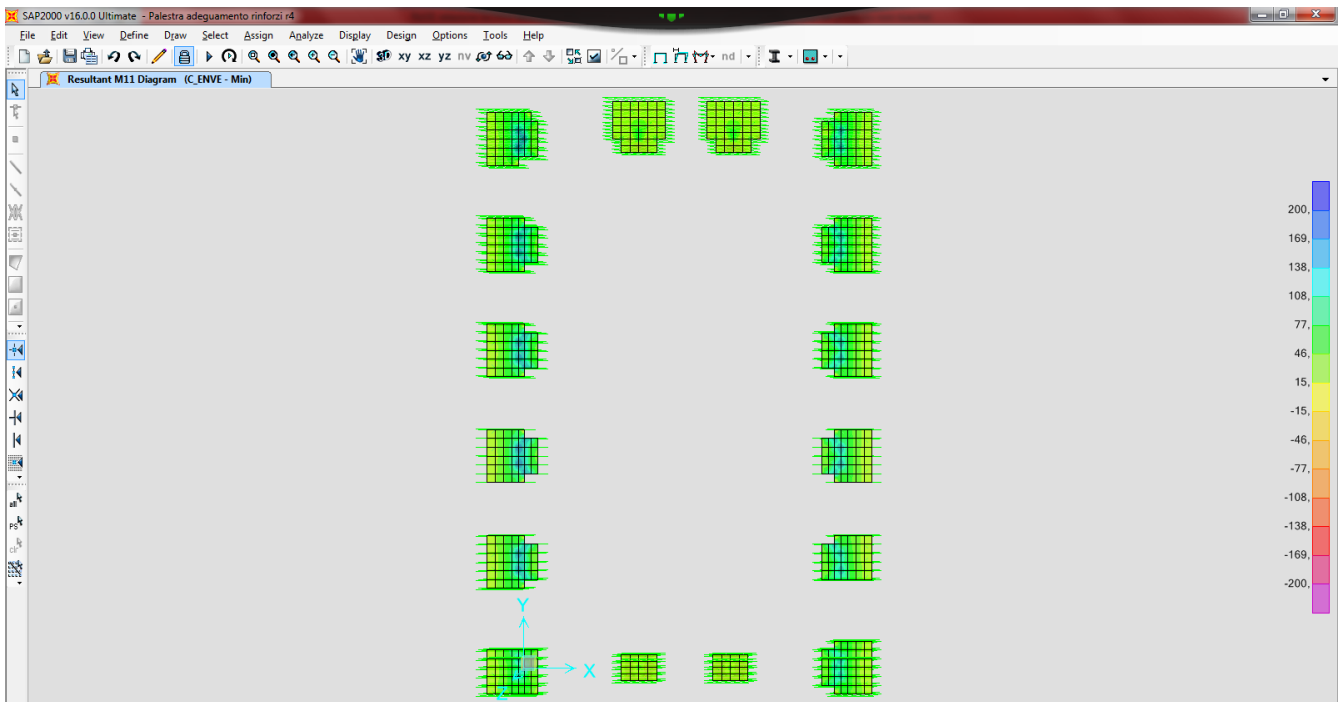


Figura 12 – Momento M11 involuppo minimo plinti palestra kNm/m

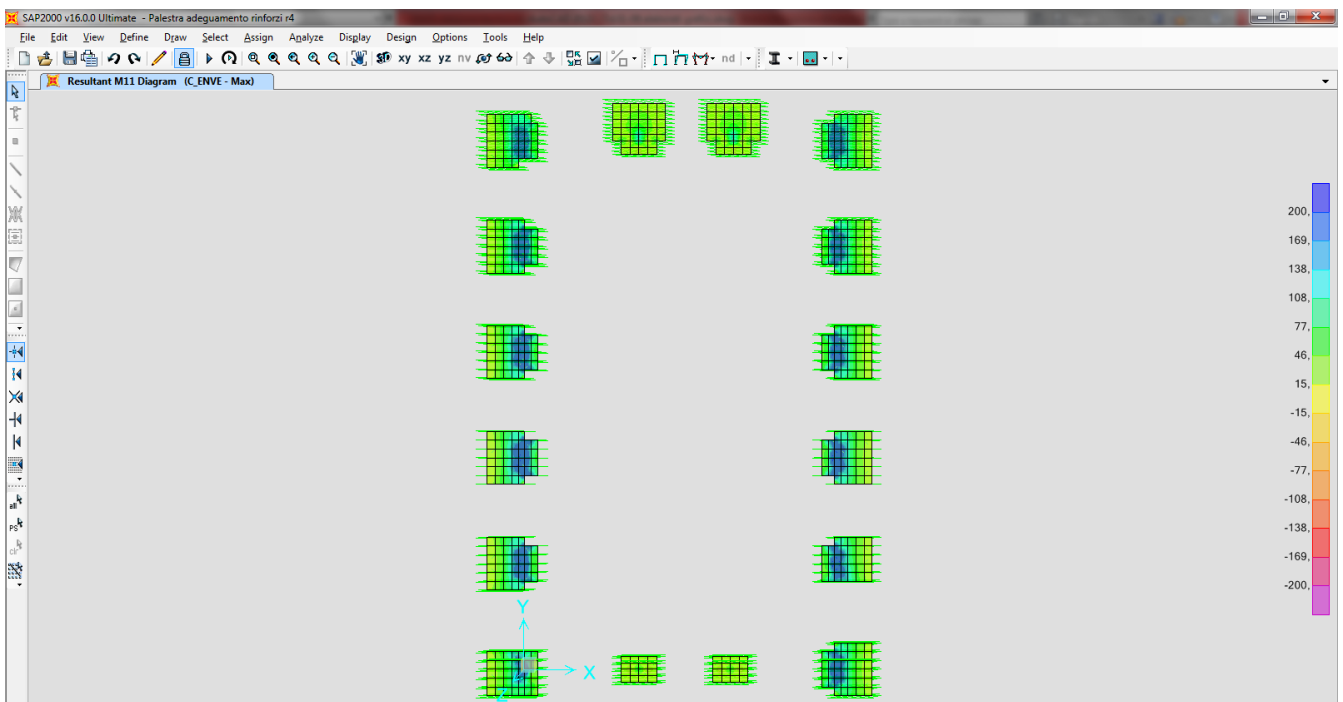


Figura 13 – Momento M11 involuppo massimo plinti palestra kNm/m

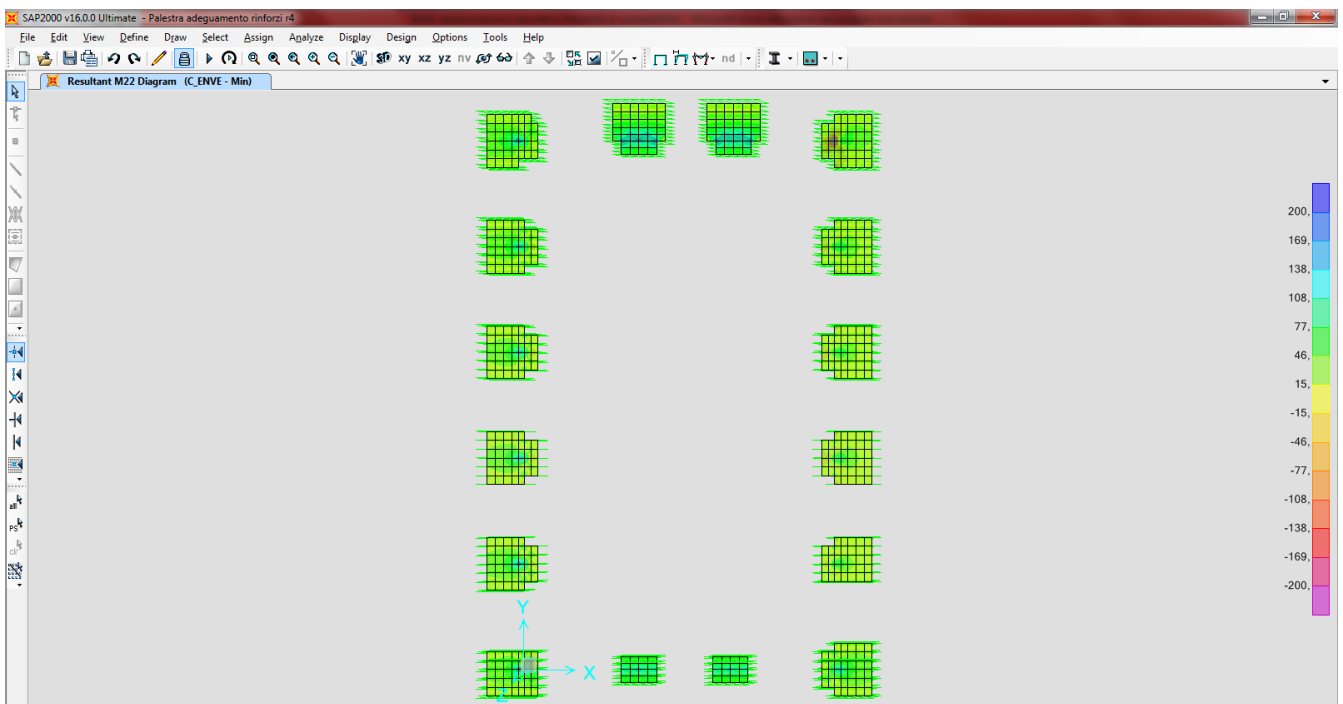


Figura 14 – Momento M22 involuppo minimo plinti palestra kNm/m

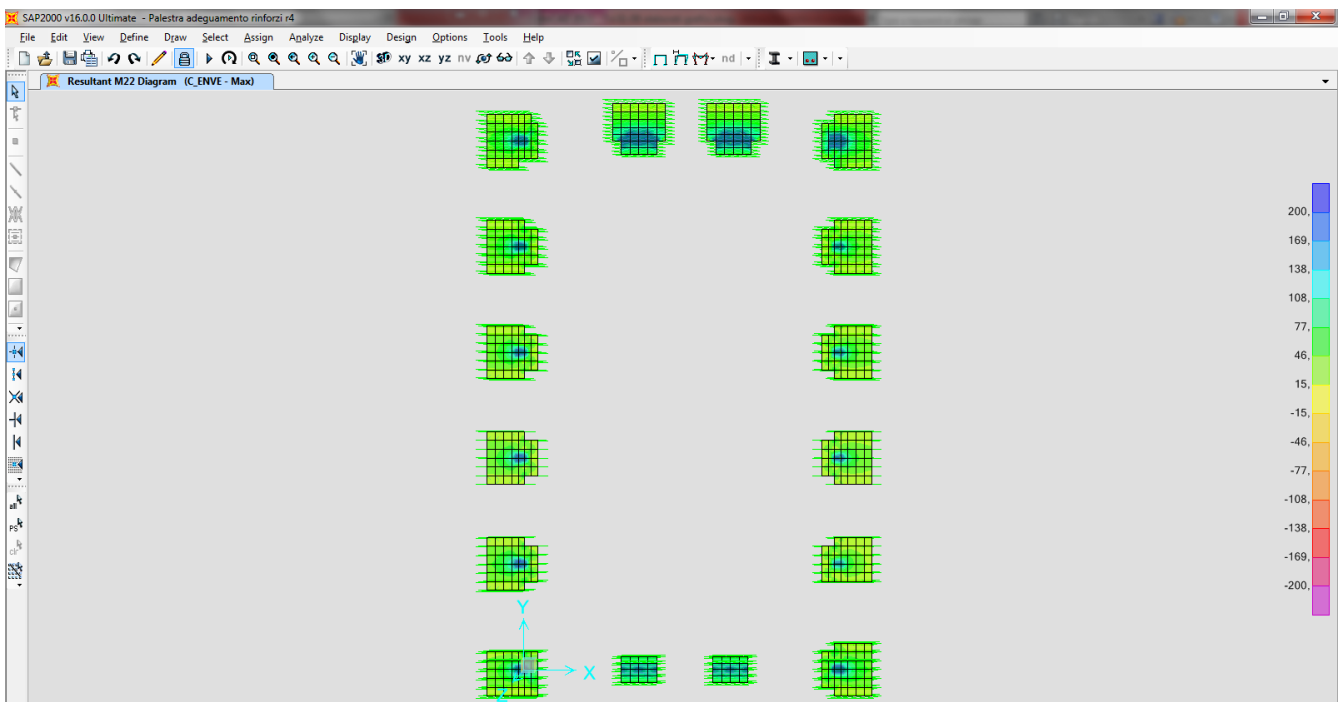


Figura 15 – Momento M22 involuppo massimo plinti palestra

Il momento flettente sollecitante massimo vale:

$$M_s \leq 200 \text{ kNm/m}$$

La sezione di verifica della porzione rinforzata utilizzata a favore di sicurezza ha altezza pari a 60cm e armatura 1+1d16/20 nelle due direzioni.

Il momento resistente vale:

Verifica C.A. S.L.U. - File: Plinto H60 new

File Materiali Opzioni Visualizza Progetto Sez. Rett. Sismica Normativa: NTC 2008 ?

Titolo Pilastro 50x250 new

N° strati 2

N°	b [cm]	h [cm]	N°	As [cm²]	d [cm]
1	100	60	1	10,05	5
			2	10,05	55

Tipo Sezione
 Rettang. Trapezi
 a T Circolari
 Rettang. ali Coord.

Sollecitazioni
 S.L.U. Metodo n

N_{Ed} 0 kN
 M_{xEd} -212,5 kNm
 M_{yEd} 0 kNm

P.to applicazione N
 Cent. Baricentro
 Coord. [cm] xN 0 yN 0

Tipo rottura
 Lato calcestruzzo - Acciaio sn

Materiali
 B450C C25/30
 ε_{su} 67,5 ‰ ε_{c2} 2 ‰
 f_{yd} 391,3 N/mm² ε_{cu} 3,5 ‰
 E_s 200.000 N/mm² f_{cd} 14,17 ‰
 E_s/E_c 15 f_{cc}/f_{cd} 0,8
 ε_{syd} 1,957 ‰ σ_{c,adr} 9,75 ‰
 σ_{s,adr} 255 N/mm² τ_{col} 0,6
 τ_{c1} 1,829

M_{xRd} -212,5 kNm
 M_{yRd} 0 kNm
 σ_c -14,17 N/mm²
 σ_s 391,3 N/mm²
 ε_c 3,5 ‰
 ε_s 40,83 ‰
 d 55 cm
 x 4,342 x/d 0,07895
 δ 0,7

Metodo di calcolo
 S.L.U. S.L.U.
 Metodo n Metodo n

Tipo flessione
 Retta Deviata

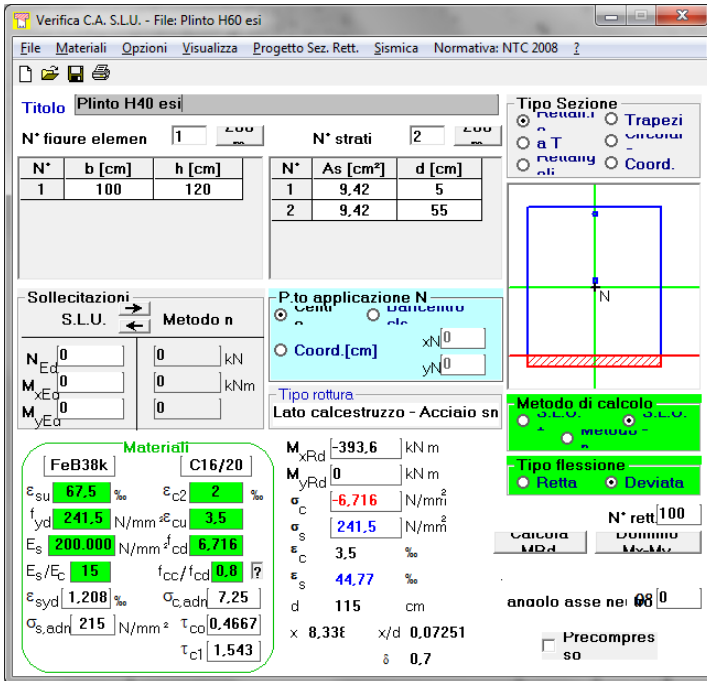
N° rett 100

angolo asse nei 0°

Precompreso

$M_r = 212,5 \text{ kNm} > M_s$

Le porzioni di plinti esistenti, date le loro armature e dimensioni, risultano verificate.
 Di seguito si riportano le verifiche delle strutture esistenti, sia per le porzioni di plinto di spessore 60cm che per quelle di spessore 120cm, armate come da disegni di seguito riportati.



$M_r = 393.6 \text{ kNm} = M_s$.

La porzione di plinto di altezza 60cm risulta abbondantemente verificata.

12.2.2 Spogliatoi

Di seguito si riportano le immagini dell'involuppo delle sollecitazioni flettente dei plinti di fondazione rinforzati. A favore di sicurezza le verifiche sono condotte senza considerare l'apporto della resistenza delle strutture esistente e verificando le nuove strutture con i materiali con caratteristiche pari a quelle delle strutture esistenti.

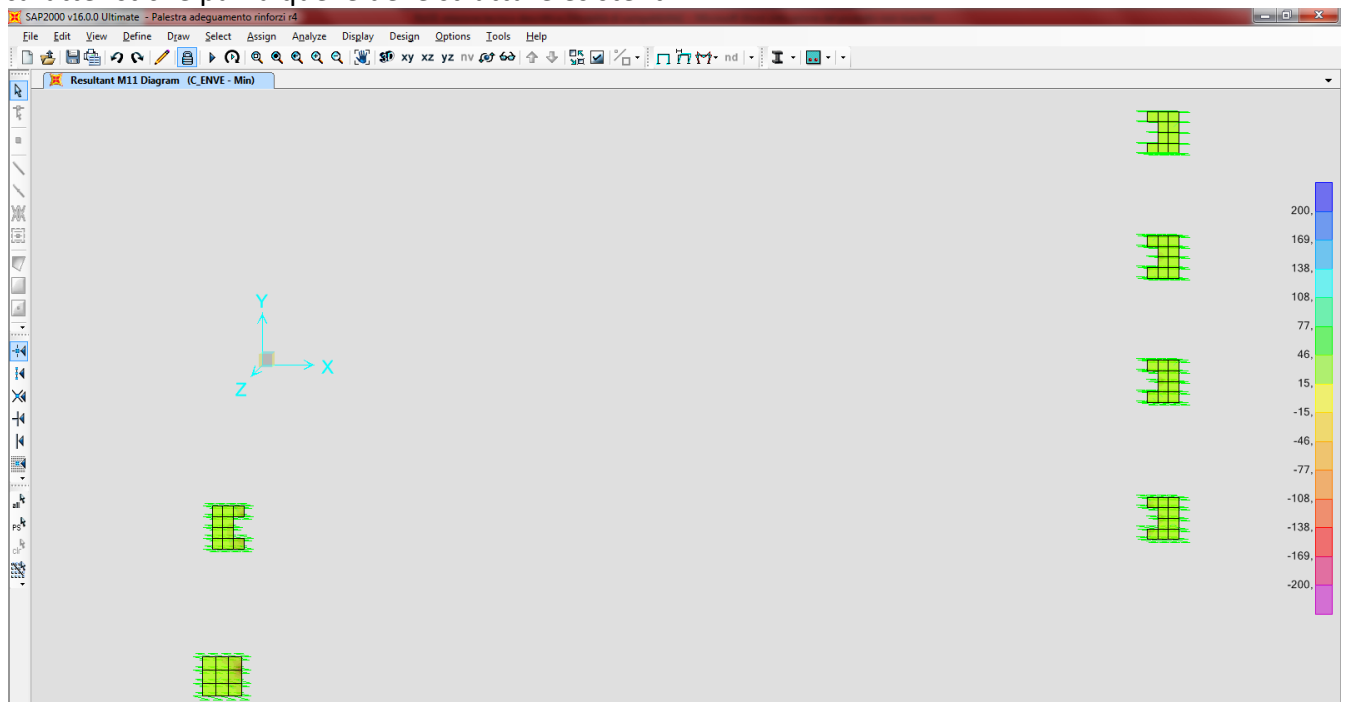


Figura 17 – Momento M11 involucro minimo plinti palestra kNm/m

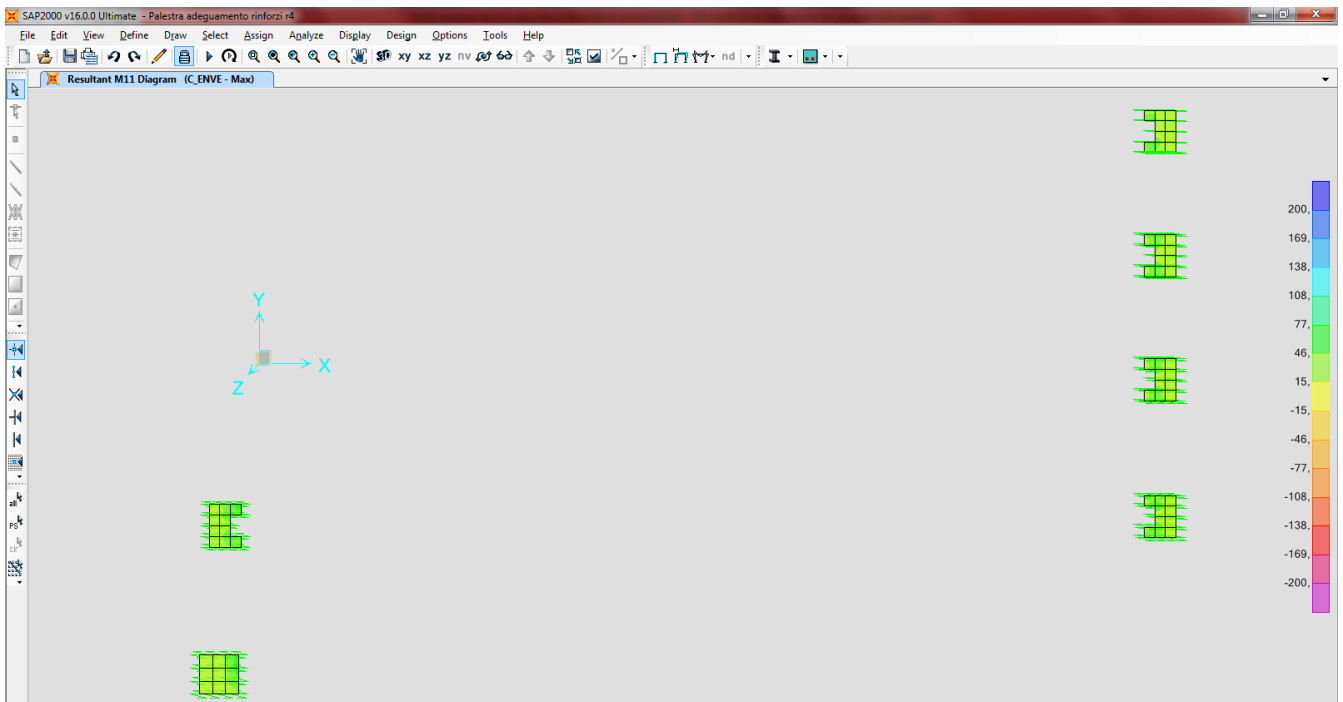


Figura 18 – Momento M11 involuppo massimo plinti palestra kNm/m

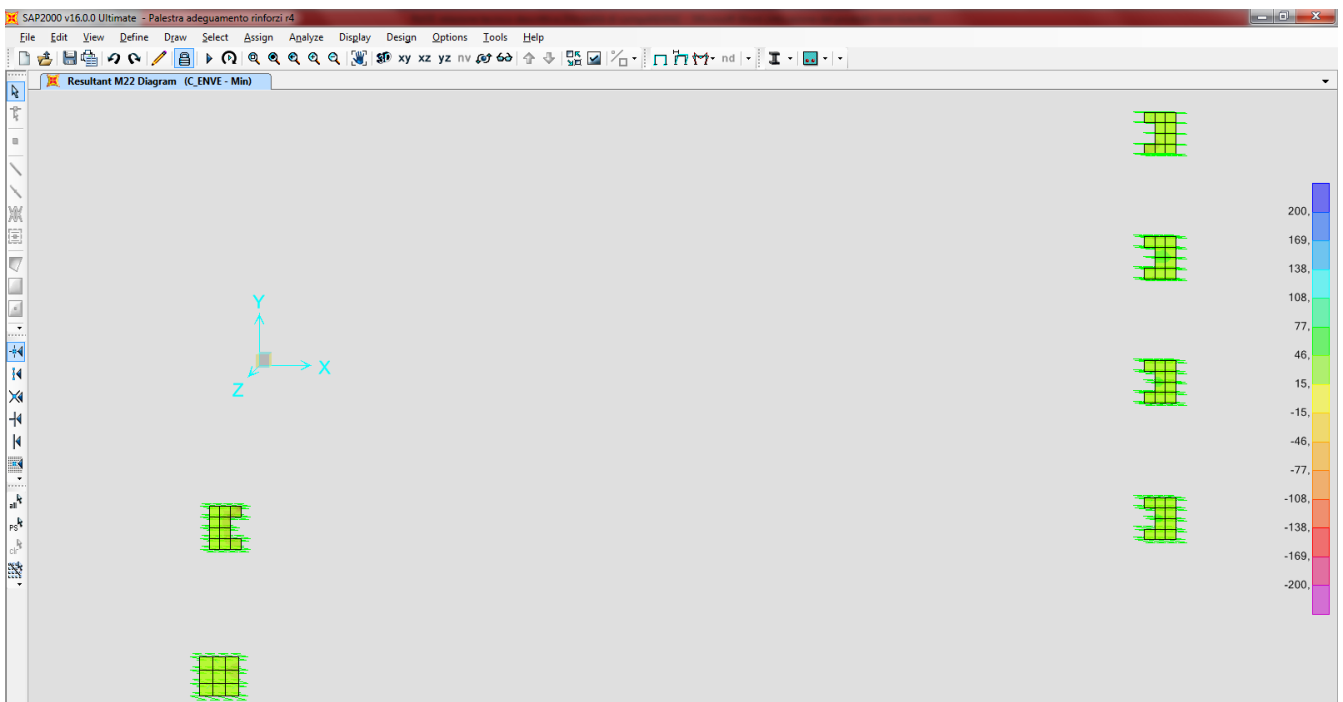


Figura 19 – Momento M22 involuppo minimo plinti palestra kNm/m

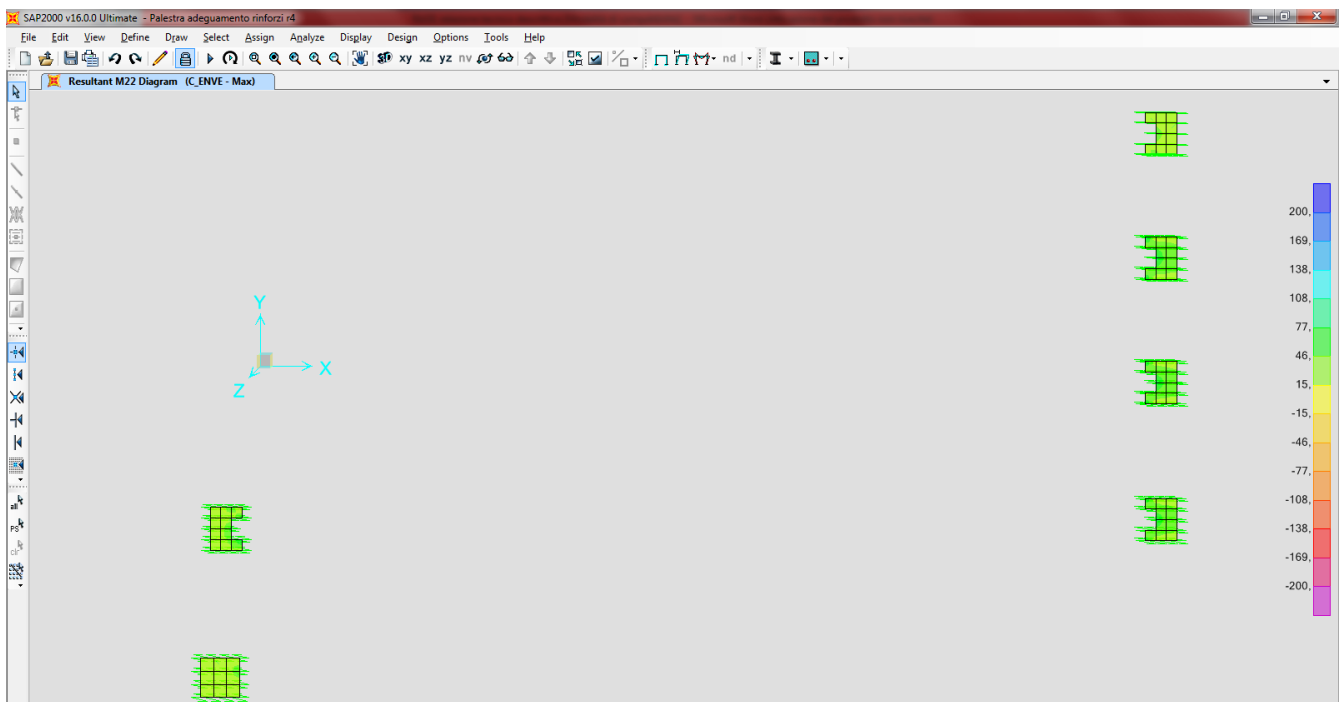


Figura 20 – Momento M22 involuppo massimo plinti palestra

Il momento flettente sollecitante massimo vale:

$$M_s \leq 70 \text{ kNm/m}$$

La sezione di verifica utilizzata ha altezza pari a 80cm e armatura 1+1d16/20 nelle due direzioni.

Il momento resistente vale:

Verifica C.A. S.L.U. - File: Plinto H80 new

File Materiali Opzioni Visualizza Progetto Sez. Rett. Sismica Normativa: NTC 2008 ?

Titolo Plinto H60 new

N° strati 2

N°	b [cm]	h [cm]	N°	As [cm²]	d [cm]
1	100	80	1	10,05	5
			2	10,05	75

Sollecitazioni
 S.L.U. Metodo n

P.to applicazione N
 Centri Lanciatura
 Coord. [cm] xN 0 yN 0

Tipo sezione
 Rettang. Trapezi
 a T Circola
 Rettang. ali Coord.

Metodo di calcolo
 S.L.U. S.L.U.
 Metodo Metodo

Tipo flessione
 Retta Deviate

Materiali
 B450C C25/30

ϵ_{su} 67,5 % ϵ_{c2} 2 %
 f_{yd} 391,3 N/mm² σ_{cu} 3,5
 E_s 200.000 N/mm² f_{cd} 14,17
 E_s/E_c 15 f_{cc}/f_{cd} 0,8
 ϵ_{syd} 1,957 % $\sigma_{c,adr}$ 9,75
 $\sigma_{s,adr}$ 255 N/mm² τ_{co} 0,6
 τ_{c1} 1,829

Lato calcestruzzo - Acciaio sn

Tipo rottura

M_{xRd} -291,2 kNm
 M_{yRd} 0 kNm
 σ_c -14,17 N/mm²
 σ_s 391,3 N/mm²
 ϵ_c 3,5 %
 ϵ_s 57,01 %
 d 75 cm
 x 4,33E x/d 0,05784
 δ 0,7

Metodo di calcolo
 S.L.U. S.L.U.
 Metodo Metodo

Tipo flessione
 Retta Deviate

N° rett 100

Calcola MBd Dimmi MBd

angolo asse nei 0° 0

Precompreso

$$M_r = 291,2 \text{ kNm} > M_s$$

Le porzioni di plinti esistenti, date le loro armature e dimensioni, risultano verificate, così come del resto risultavano già verificate nella relazione di verifica delle strutture esistenti a firma dell'ing Alberto Antonelli dell'ottobre 2006.

12.3 Verifica dei nuovi pilastri in c.a. di progetto

Di seguito si riportano le verifiche dei nuovi pilastri in c.a.; come per le fondazioni le verifiche sono state condotte trascurando la resistenza delle strutture esistente (solo rinforzo senza elemento rinforzato) e verificando le nuove strutture con i materiali con caratteristiche pari a quelle delle strutture esistenti.

Di seguito si riporta la numerazione dei pilastri come elementi nel modello di calcolo.

Pilastro	Elemento SAP									
1	268	269	394	403	719	720	447	448		
2	746	745	744	743	428	429	430			
3	751	752	753	754	433	434				
4	769	770	771	772	437	438				
5	787	788	789	790	451	507	514	453		
6	309	310	805	806	516	517	456			
11	95	96	54	60	536	537	461	462		
12	97	98	101	116	159	250	464	465		
13	153	156	157	123	541	542	467	468		
14	191	192	193	185	543	544	470	471		
15	218	219	220	188	546	547	473	474		
16	231	232	64	71	270	539	540	458	550	552
7	266	267	392	698	699	700	443	444		
8	330	331	277	278	279	520	532			
9	264	265	73	533	534	535	440	441		
10	299	168	186	272	273	274	275	455	457	

12.3.1 Pilastri 50x150new pressoflessione – modello con tamponamenti

Di seguito si riportano le sollecitazioni risultanti sui pilastri, ricavate dalla modellazione completa di tamponamenti in c.a..

TABLE: Element Forces - Frames								
Frame	Station	OutputCase	P	V2	V3	T	M2	M3
Text	m	Text	KN	KN	KN	KN-m	KN-m	KN-m
64	0	C_SLU_STATICA	-618,687	19,961	-94,836	-12,2292	2,7734	-63,4556
64	0,25	C_SLU_STATICA	-608,728	19,961	-94,836	-12,2292	26,4825	-68,4458
64	0,5	C_SLU_STATICA	-598,768	19,961	-94,836	-12,2292	50,1916	-73,4359
64	0	C_SLV_SX-q=1.5	-127,601	349,424	-55,803	-5,2201	6,9664	342,7709
64	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	-119,94	349,424	-55,803	-5,2201	21,1746	422,015
64	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-112,278	349,424	-55,803	-5,2201	36,8216	501,2685
64	0	C_SLV_SX-q=1.5	-714,178	-317,101	-73,005	-12,9689	-0,6127	-422,318
64	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	-706,517	-317,101	-73,005	-12,9689	17,3811	-509,642
64	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-698,855	-317,101	-73,005	-12,9689	33,9362	-596,976
64	0	C_SLV_SY-q=1.5	-209,587	254,114	-55,459	-4,7828	7,5847	232,9589

64	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	-201,926	254,114	-55,459	-4,7828	21,6232	288,3347
64	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-194,264	254,114	-55,459	-4,7828	36,6329	343,7325
64	0	C_SLV_SY-q=1.5	-632,192	-221,792	-73,349	-13,4062	-1,2309	-312,505
64	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	-624,531	-221,792	-73,349	-13,4062	16,9326	-375,962
64	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-616,869	-221,792	-73,349	-13,4062	34,1248	-439,44
71	0,198	C_SLU_STATICA	-712,308	49,442	-86,5	12,5503	-44,6576	5,4652
71	0,199	C_SLU_STATICA	-712,268	49,442	-86,5	12,5503	-44,571	5,4157
71	0,2	C_SLU_STATICA	-712,228	49,442	-86,5	12,5503	-44,4844	5,3663
71	0,198	C_SLV_SX-q=1.5	-152,466	958,147	-44,362	9,3937	-25,6438	823,5199
71	0,199	C_SLV_SX-q=1.5	-152,435	958,147	-44,362	9,3937	-25,573	824,4129
71	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	-152,404	958,147	-44,362	9,3937	-25,5022	825,3059
71	0,198	C_SLV_SX-q=1.5	-819,627	-892,219	-71,952	6,4161	-39,0243	-804,347
71	0,199	C_SLV_SX-q=1.5	-819,596	-892,219	-71,952	6,4161	-38,9786	-805,306
71	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	-819,565	-892,219	-71,952	6,4161	-38,9329	-806,265
71	0,198	C_SLV_SY-q=1.5	-245,007	692,444	-34,093	9,4951	-20,5123	589,7821
71	0,199	C_SLV_SY-q=1.5	-244,976	692,444	-34,093	9,4951	-20,4312	590,409
71	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	-244,946	692,444	-34,093	9,4951	-20,35	591,0359
71	0,198	C_SLV_SY-q=1.5	-727,085	-626,516	-82,221	6,3147	-44,1557	-570,609
71	0,199	C_SLV_SY-q=1.5	-727,055	-626,516	-82,221	6,3147	-44,1205	-571,302
71	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	-727,024	-626,516	-82,221	6,3147	-44,0852	-571,995
73	0	C_SLU_STATICA	-399,913	6,142	-6,322	-7,9274	-3,1813	-8,2637
73	0,535	C_SLU_STATICA	-378,599	6,142	-6,322	-7,9274	0,2009	-11,5496
73	1,07	C_SLU_STATICA	-357,285	6,142	-6,322	-7,9274	3,5832	-14,8355
73	0	C_SLV_SX-q=1.5	-198,306	48,348	4,508	2,1438	4,8514	205,1466
73	0,535	C_SLV_SX-q=1.5	-181,911	48,348	4,508	2,1438	2,5031	179,6692
73	1,07	C_SLV_SX-q=1.5	-165,515	48,348	4,508	2,1438	5,3204	154,3046
73	0	C_SLV_SX-q=1.5	-406,793	-39,575	-14,295	-14,3568	-10,1013	-208,751
73	0,535	C_SLV_SX-q=1.5	-390,398	-39,575	-14,295	-14,3568	-2,5169	-187,968
73	1,07	C_SLV_SX-q=1.5	-374,003	-39,575	-14,295	-14,3568	-0,0981	-167,297
73	0	C_SLV_SY-q=1.5	-73,929	101,477	7,365	5,714	6,4236	456,7929
73	0,535	C_SLV_SY-q=1.5	-57,533	101,477	7,365	5,714	2,5652	403,0259
73	1,07	C_SLV_SY-q=1.5	-41,138	101,477	7,365	5,714	6,7851	349,4108
73	0	C_SLV_SY-q=1.5	-531,171	-92,704	-17,152	-17,9269	-11,6736	-460,398
73	0,535	C_SLV_SY-q=1.5	-514,775	-92,704	-17,152	-17,9269	-2,579	-411,325
73	1,07	C_SLV_SY-q=1.5	-498,38	-92,704	-17,152	-17,9269	-1,5628	-362,403
97	0	C_SLU_STATICA	-871,683	-97,096	4,753	-1,9632	4,6169	-94,916
97	0,65	C_SLU_STATICA	-845,787	-97,096	4,753	-1,9632	1,5277	-31,8037
97	1,3	C_SLU_STATICA	-819,892	-97,096	4,753	-1,9632	-1,5615	31,3087
97	0	C_SLV_SX-q=1.5	-533,169	143,224	4,508	0,8367	4,1869	55,1258
97	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-513,249	143,224	4,508	0,8367	1,3104	54,5974
97	1,3	C_SLV_SX-q=1.5	-493,329	143,224	4,508	0,8367	0,2331	204,4718
97	0	C_SLV_SX-q=1.5	-647,505	-233,62	-0,783	-2,1187	-0,8624	-101,725
97	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-627,585	-233,62	-0,783	-2,1187	-0,4071	-42,4386
97	1,3	C_SLV_SX-q=1.5	-607,665	-233,62	-0,783	-2,1187	-1,7511	-133,555
97	0	C_SLV_SY-q=1.5	-557,884	36,003	4,696	0,5333	4,591	12,5601

97	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-537,964	36,003	4,696	0,5333	1,5591	28,9162
97	1,3	C_SLV_SY-q=1.5	-518,045	36,003	4,696	0,5333	0,0353	108,5133
97	0	C_SLV_SY-q=1.5	-622,789	-126,4	-0,971	-1,8153	-1,2666	-59,159
97	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-602,869	-126,4	-0,971	-1,8153	-0,6559	-16,7574
97	1,3	C_SLV_SY-q=1.5	-582,95	-126,4	-0,971	-1,8153	-1,5533	-37,5968
98	0	C_SLU_STATICA	-904,894	-108,244	2,513	-6,0649	5,2395	99,6722
98	0,5	C_SLU_STATICA	-884,974	-108,244	2,513	-6,0649	3,9828	153,7941
98	1	C_SLU_STATICA	-865,054	-108,244	2,513	-6,0649	2,7261	207,9159
98	0	C_SLV_SX-q=1.5	-507,336	136,543	2,71	0,2421	4,0507	225,941
98	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-492,013	136,543	2,71	0,2421	3,1656	345,9267
98	1	C_SLV_SX-q=1.5	-476,69	136,543	2,71	0,2421	2,6969	466,2953
98	0	C_SLV_SX-q=1.5	-718,895	-241,33	-0,603	-4,601	0,4099	-56,7248
98	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-703,573	-241,33	-0,603	-4,601	0,2417	-124,317
98	1	C_SLV_SX-q=1.5	-688,25	-241,33	-0,603	-4,601	-0,3429	-192,291
98	0	C_SLV_SY-q=1.5	-558,658	29,028	2,95	0,292	4,0993	146,9125
98	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-543,335	29,028	2,95	0,292	2,8981	212,6407
98	1	C_SLV_SY-q=1.5	-528,012	29,028	2,95	0,292	2,2431	279,0235
98	0	C_SLV_SY-q=1.5	-667,574	-133,815	-0,843	-4,6509	0,3613	22,3038
98	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-652,251	-133,815	-0,843	-4,6509	0,5092	8,9693
98	1	C_SLV_SY-q=1.5	-636,928	-133,815	-0,843	-4,6509	0,1109	-5,0196
101	0	C_SLU_STATICA	-993,438	-114,643	5,866	-5,9518	10,0285	309,3359
101	0,5	C_SLU_STATICA	-973,518	-114,643	5,866	-5,9518	7,0957	366,6575
101	1	C_SLU_STATICA	-953,598	-114,643	5,866	-5,9518	4,1629	423,9791
101	0	C_SLV_SX-q=1.5	-542,412	136,079	6,892	1,0199	7,3317	529,2003
101	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-527,089	136,079	6,892	1,0199	4,564	653,1482
101	1	C_SLV_SX-q=1.5	-511,766	136,079	6,892	1,0199	3,144	777,3054
101	0	C_SLV_SX-q=1.5	-803,61	-249,024	-1,562	-4,8426	-0,6577	-114,536
101	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-788,287	-249,024	-1,562	-4,8426	-0,555	-182,011
101	1	C_SLV_SX-q=1.5	-772,964	-249,024	-1,562	-4,8426	-1,7999	-249,696
101	0	C_SLV_SY-q=1.5	-603,732	26,458	6,896	0,5923	7,1439	347,0776
101	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-588,409	26,458	6,896	0,5923	4,2873	415,975
101	1	C_SLV_SY-q=1.5	-573,086	26,458	6,896	0,5923	2,8884	485,167
101	0	C_SLV_SY-q=1.5	-742,29	-139,403	-1,566	-4,415	-0,4699	67,5868
101	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-726,967	-139,403	-1,566	-4,415	-0,2783	55,1619
101	1	C_SLV_SY-q=1.5	-711,644	-139,403	-1,566	-4,415	-1,5443	42,4425
116	0	C_SLU_STATICA	-1406,72	-119,561	53,664	28,6827	10,307	768,2041
116	0,2	C_SLU_STATICA	-1398,75	-119,561	53,664	28,6827	-0,4257	792,1164
116	0,4	C_SLU_STATICA	-1390,78	-119,561	53,664	28,6827	-11,1584	816,0286
116	0	C_SLV_SX-q=1.5	-900,67	142,984	40,846	22,2663	6,6523	1101,663
116	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	-894,541	142,984	40,846	22,2663	3,508	1153,377
116	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-888,412	142,984	40,846	22,2663	3,2191	1205,129
116	0	C_SLV_SX-q=1.5	-984,617	-260,236	-2,711	-2,2875	-0,6439	-118,917
116	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	-978,487	-260,236	-2,711	-2,2875	-5,1266	-147,18
116	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-972,358	-260,236	-2,711	-2,2875	-12,4647	-175,482
116	0	C_SLV_SY-q=1.5	-889,233	28,133	42,635	22,1926	6,0492	756,1385

116	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	-883,104	28,133	42,635	22,1926	3,6409	784,7816
116	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-876,974	28,133	42,635	22,1926	3,9999	813,4733
116	0	C_SLV_SY-q=1.5	-996,054	-145,386	-4,5	-2,2138	-0,0408	226,6074
116	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	-989,925	-145,386	-4,5	-2,2138	-5,2594	221,4148
116	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-983,796	-145,386	-4,5	-2,2138	-13,2454	216,1737
123	0	C_SLU_STATICA	-1411,14	-129,344	15,321	8,4005	2,1505	792,3217
123	0,2	C_SLU_STATICA	-1403,17	-129,344	15,321	8,4005	-0,9137	818,1904
123	0,4	C_SLU_STATICA	-1395,21	-129,344	15,321	8,4005	-3,9779	844,0591
123	0	C_SLV_SX-q=1.5	-909,447	132,987	17,048	9,1646	4,9459	1112,201
123	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	-903,318	132,987	17,048	9,1646	4,5612	1164,537
123	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-897,188	132,987	17,048	9,1646	4,9291	1216,902
123	0	C_SLV_SX-q=1.5	-978,604	-262,95	-5,605	-2,941	-3,7292	-96,2967
123	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	-972,474	-262,95	-5,605	-2,941	-5,6331	-122,64
123	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-966,345	-262,95	-5,605	-2,941	-8,2896	-149,012
123	0	C_SLV_SY-q=1.5	-918,403	2,231	25,116	13,4345	9,6089	714,438
123	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	-912,274	2,231	25,116	13,4345	9,82	740,7389
123	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-906,145	2,231	25,116	13,4345	11,1201	767,0552
123	0	C_SLV_SY-q=1.5	-969,647	-132,194	-13,674	-7,2109	-8,3922	301,4668
123	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	-963,518	-132,194	-13,674	-7,2109	-10,8919	301,1585
123	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-957,389	-132,194	-13,674	-7,2109	-14,4806	300,8347
153	0	C_SLU_STATICA	-888,911	-106,124	0,661	-0,905	0,8373	-92,5494
153	0,65	C_SLU_STATICA	-863,015	-106,124	0,661	-0,905	0,4079	-23,5687
153	1,3	C_SLU_STATICA	-837,12	-106,124	0,661	-0,905	-0,0214	45,4119
153	0	C_SLV_SX-q=1.5	-546,933	134,85	1,142	0,448	1,3047	53,3319
153	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-527,013	134,85	1,142	0,448	0,5694	59,3439
153	1,3	C_SLV_SX-q=1.5	-507,093	134,85	1,142	0,448	0,1532	211,9106
153	0	C_SLV_SX-q=1.5	-649,129	-237,111	-0,509	-1,0853	-0,5377	-98,3539
153	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-629,209	-237,111	-0,509	-1,0853	-0,2141	-37,8962
153	1,3	C_SLV_SX-q=1.5	-609,289	-237,111	-0,509	-1,0853	-0,2095	-123,993
153	0	C_SLV_SY-q=1.5	-574,409	12,114	1,677	1,1658	1,8566	4,5029
153	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-554,489	12,114	1,677	1,1658	0,7872	28,2725
153	1,3	C_SLV_SY-q=1.5	-534,57	12,114	1,677	1,1658	0,3396	101,1487
153	0	C_SLV_SY-q=1.5	-621,652	-114,375	-1,044	-1,8031	-1,0896	-49,5249
153	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-601,733	-114,375	-1,044	-1,8031	-0,4319	-6,8249
153	1,3	C_SLV_SY-q=1.5	-581,813	-114,375	-1,044	-1,8031	-0,3959	-13,2315
156	0	C_SLU_STATICA	-917,996	-118,166	0,345	-1,7945	1,1286	110,4734
156	0,5	C_SLU_STATICA	-898,076	-118,166	0,345	-1,7945	0,9562	169,5561
156	1	C_SLU_STATICA	-878,157	-118,166	0,345	-1,7945	0,7839	228,6389
156	0	C_SLV_SX-q=1.5	-522,759	128,72	1,105	0,6186	1,3037	232,1775
156	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-507,436	128,72	1,105	0,6186	0,9523	354,8702
156	1	C_SLV_SX-q=1.5	-492,113	128,72	1,105	0,6186	0,869	477,8141
156	0	C_SLV_SX-q=1.5	-714,926	-246,272	-0,716	-1,9385	-0,448	-49,0495
156	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-699,603	-246,272	-0,716	-1,9385	-0,2912	-112,966
156	1	C_SLV_SX-q=1.5	-684,28	-246,272	-0,716	-1,9385	-0,4024	-177,134
156	0	C_SLV_SY-q=1.5	-580,311	4,97	1,928	1,5206	1,9321	139,8606

156	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-564,988	4,97	1,928	1,5206	1,4636	200,6744
156	1	C_SLV_SY-q=1.5	-549,665	4,97	1,928	1,5206	1,5714	261,7362
156	0	C_SLV_SY-q=1.5	-657,373	-122,522	-1,539	-2,8405	-1,0764	43,2674
156	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-642,05	-122,522	-1,539	-2,8405	-0,8025	41,2296
156	1	C_SLV_SY-q=1.5	-626,727	-122,522	-1,539	-2,8405	-1,1048	38,9438
157	0	C_SLU_STATICA	-1021,61	-125,449	1,411	-1,6478	2,5309	340,8555
157	0,5	C_SLU_STATICA	-1001,69	-125,449	1,411	-1,6478	1,8254	403,5802
157	1	C_SLU_STATICA	-981,774	-125,449	1,411	-1,6478	1,12	466,3048
157	0	C_SLV_SX-q=1.5	-577,491	127,821	3,484	0,7054	2,697	552,669
157	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-562,169	127,821	3,484	0,7054	2,9345	679,5562
157	1	C_SLV_SX-q=1.5	-546,846	127,821	3,484	0,7054	3,7124	806,5961
157	0	C_SLV_SX-q=1.5	-801,605	-254,6	-2,241	-1,8615	-0,9552	-95,5541
157	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-786,282	-254,6	-2,241	-1,8615	-1,8143	-159,052
157	1	C_SLV_SX-q=1.5	-770,959	-254,6	-2,241	-1,8615	-3,2137	-222,702
157	0	C_SLV_SY-q=1.5	-644,556	1,579	6,248	1,8031	4,2731	339,1966
157	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-629,233	1,579	6,248	1,8031	5,4601	403,109
157	1	C_SLV_SY-q=1.5	-613,91	1,579	6,248	1,8031	7,4763	467,1185
157	0	C_SLV_SY-q=1.5	-734,54	-128,358	-5,005	-2,9591	-2,5313	117,9183
157	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-719,217	-128,358	-5,005	-2,9591	-4,3398	117,3955
157	1	C_SLV_SY-q=1.5	-703,894	-128,358	-5,005	-2,9591	-6,9776	116,7756
159	0,4	C_SLU_STATICA	-821,659	-17,641	-19,805	-3,4144	-8,7011	400,3044
159	0,5825	C_SLU_STATICA	-814,388	-17,641	-19,805	-3,4144	-5,0866	403,5239
159	0,765	C_SLU_STATICA	-807,117	-17,641	-19,805	-3,4144	-1,4722	406,7434
159	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-390,379	147,403	18,933	26,1293	15,5093	876,0981
159	0,5825	C_SLV_SX-q=1.5	-384,786	147,403	18,933	26,1293	17,1202	849,3108
159	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-379,193	147,403	18,933	26,1293	21,1336	822,5352
159	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-716,029	-173,005	-39,269	-27,0159	-22,6936	-370,969
159	0,5825	C_SLV_SX-q=1.5	-710,436	-173,005	-39,269	-27,0159	-20,593	-339,509
159	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-704,843	-173,005	-39,269	-27,0159	-20,8949	-308,061
159	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-476,27	55,911	15,726	39,032	35,143	521,0415
159	0,5825	C_SLV_SY-q=1.5	-470,677	55,911	15,726	39,032	39,5953	510,9593
159	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-465,084	55,911	15,726	39,032	44,8383	500,8893
159	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-630,138	-81,512	-36,063	-39,9186	-42,3272	-15,9119
159	0,5825	C_SLV_SY-q=1.5	-624,545	-81,512	-36,063	-39,9186	-43,0681	-1,1574
159	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-618,952	-81,512	-36,063	-39,9186	-44,5995	13,5848
185	0	C_SLU_STATICA	-1408,22	-125,883	-11,483	-6,6002	-2,8574	782,2423
185	0,2	C_SLU_STATICA	-1400,25	-125,883	-11,483	-6,6002	-0,5608	807,4188
185	0,4	C_SLU_STATICA	-1392,29	-125,883	-11,483	-6,6002	1,7357	832,5954
185	0	C_SLV_SX-q=1.5	-910,049	149,97	7,434	4,4329	2,2435	1146,741
185	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	-903,919	149,97	7,434	4,4329	4,6337	1201,427
185	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-897,79	149,97	7,434	4,4329	8,3326	1256,144
185	0	C_SLV_SX-q=1.5	-971,675	-274,756	-21,677	-12,6178	-5,7319	-146,597
185	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	-965,546	-274,756	-21,677	-12,6178	-5,2736	-176,326
185	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-959,417	-274,756	-21,677	-12,6178	-6,1238	-206,086
185	0	C_SLV_SY-q=1.5	-916,477	13,293	13,434	6,5656	5,3478	730,4569

185	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	-910,347	13,293	13,434	6,5656	9,8283	757,8011
185	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-904,218	13,293	13,434	6,5656	14,9464	785,1761
185	0	C_SLV_SY-q=1.5	-965,247	-138,079	-27,677	-14,7505	-8,8362	269,6867
185	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	-959,118	-138,079	-27,677	-14,7505	-10,4681	267,2997
185	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-952,989	-138,079	-27,677	-14,7505	-12,7377	264,8818
188	0	C_SLU_STATICA	-1430	-148,883	-82,676	-44,9038	-19,7366	816,4834
188	0,2	C_SLU_STATICA	-1422,04	-148,883	-82,676	-44,9038	-3,2014	846,2599
188	0,4	C_SLU_STATICA	-1414,07	-148,883	-82,676	-44,9038	13,3338	876,0364
188	0	C_SLV_SX-q=1.5	-925,836	124,434	-29,772	-16,7242	-5,5604	1138,208
188	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	-919,707	124,434	-29,772	-16,7242	8,2045	1193,937
188	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-913,578	124,434	-29,772	-16,7242	22,9359	1249,702
188	0	C_SLV_SX-q=1.5	-979,78	-280,158	-77,352	-41,4163	-19,1527	-92,4656
188	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	-973,65	-280,158	-77,352	-41,4163	-11,4928	-117,05
188	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-967,521	-280,158	-77,352	-41,4163	-4,7994	-141,67
188	0	C_SLV_SY-q=1.5	-929,287	52,322	-23,496	-13,6874	-5,1089	921,0562
188	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	-923,158	52,322	-23,496	-13,6874	10,433	962,548
188	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-917,029	52,322	-23,496	-13,6874	26,6958	1004,053
188	0	C_SLV_SY-q=1.5	-976,328	-208,046	-83,628	-44,4531	-19,6042	124,6861
188	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	-970,199	-208,046	-83,628	-44,4531	-13,7213	114,3392
188	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-964,07	-208,046	-83,628	-44,4531	-8,5594	103,9787
191	0	C_SLU_STATICA	-887,344	-102,409	0,729	1,3234	1,096	-89,3811
191	0,65	C_SLU_STATICA	-861,448	-102,409	0,729	1,3234	0,6222	-22,815
191	1,3	C_SLU_STATICA	-835,552	-102,409	0,729	1,3234	0,1484	43,7512
191	0	C_SLV_SX-q=1.5	-545,083	150,436	2,399	2,2694	2,5079	61,2356
191	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-525,163	150,436	2,399	2,2694	1,0015	62,0605
191	1,3	C_SLV_SX-q=1.5	-505,244	150,436	2,399	2,2694	0,802	221,5632
191	0	C_SLV_SX-q=1.5	-648,025	-247,381	-1,19	-0,4851	-0,809	-101,711
191	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-628,105	-247,381	-1,19	-0,4851	-0,0883	-39,5211
191	1,3	C_SLV_SX-q=1.5	-608,185	-247,381	-1,19	-0,4851	-0,6744	-136,009
191	0	C_SLV_SY-q=1.5	-574,377	22,308	2,491	2,5483	2,8405	9,8427
191	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-554,457	22,308	2,491	2,5483	1,2454	30,585
191	1,3	C_SLV_SY-q=1.5	-534,537	22,308	2,491	2,5483	0,5818	106,696
191	0	C_SLV_SY-q=1.5	-618,731	-119,254	-1,283	-0,7641	-1,1417	-50,3181
191	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-598,811	-119,254	-1,283	-0,7641	-0,3321	-8,0457
191	1,3	C_SLV_SY-q=1.5	-578,892	-119,254	-1,283	-0,7641	-0,4542	-21,1419
192	0	C_SLU_STATICA	-914,107	-114,067	0,494	1,6812	-1,4113	107,3333
192	0,5	C_SLU_STATICA	-894,187	-114,067	0,494	1,6812	-1,6582	164,367
192	1	C_SLU_STATICA	-874,267	-114,067	0,494	1,6812	-1,905	221,4007
192	0	C_SLV_SX-q=1.5	-514,039	144,211	1,788	2,6975	0,3275	238,4725
192	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-498,717	144,211	1,788	2,6975	0,0221	366,0644
192	1	C_SLV_SX-q=1.5	-483,394	144,211	1,788	2,6975	0,1136	493,8931
192	0	C_SLV_SX-q=1.5	-717,07	-256,023	-1,033	-0,5704	-2,1144	-60,1907
192	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-701,747	-256,023	-1,033	-0,5704	-2,1869	-131,877
192	1	C_SLV_SX-q=1.5	-686,424	-256,023	-1,033	-0,5704	-2,6562	-203,8
192	0	C_SLV_SY-q=1.5	-575,565	15,226	2,44	3,3478	0,7888	142,9934

192	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-560,242	15,226	2,44	3,3478	-0,076	205,9249
192	1	C_SLV_SY-q=1.5	-544,919	15,226	2,44	3,3478	-0,1334	269,1812
192	0	C_SLV_SY-q=1.5	-655,545	-127,038	-1,684	-1,2208	-2,5757	35,2883
192	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-640,222	-127,038	-1,684	-1,2208	-2,0887	28,2628
192	1	C_SLV_SY-q=1.5	-624,899	-127,038	-1,684	-1,2208	-2,4092	20,9124
193	0	C_SLU_STATICA	-1007,27	-121,256	-1,444	0,8025	-1,8462	326,153
193	0,5	C_SLU_STATICA	-987,345	-121,256	-1,444	0,8025	-1,1243	386,7811
193	1	C_SLU_STATICA	-967,425	-121,256	-1,444	0,8025	-0,4023	447,4092
193	0	C_SLV_SX-q=1.5	-556,956	143,819	2,978	2,5265	1,4058	561,4697
193	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-541,633	143,819	2,978	2,5265	1,5803	693,3658
193	1	C_SLV_SX-q=1.5	-526,31	143,819	2,978	2,5265	2,8045	825,4225
193	0	C_SLV_SX-q=1.5	-801,141	-264,66	-4,854	-1,6134	-3,6515	-125,406
193	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-785,818	-264,66	-4,854	-1,6134	-2,8878	-196,882
193	1	C_SLV_SX-q=1.5	-770,495	-264,66	-4,854	-1,6134	-3,1737	-268,518
193	0	C_SLV_SY-q=1.5	-630,269	12,246	5,251	1,9093	0,9669	340,6398
193	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-614,947	12,246	5,251	1,9093	2,7659	406,6567
193	1	C_SLV_SY-q=1.5	-599,624	12,246	5,251	1,9093	5,8032	472,8658
193	0	C_SLV_SY-q=1.5	-727,828	-133,087	-7,127	-0,9961	-3,2127	95,4238
193	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-712,505	-133,087	-7,127	-0,9961	-4,0734	89,8275
193	1	C_SLV_SY-q=1.5	-697,182	-133,087	-7,127	-0,9961	-6,1724	84,0388
218	0	C_SLU_STATICA	-887,853	-123,304	-7,041	2,9099	-7,7465	-143,884
218	0,65	C_SLU_STATICA	-861,957	-123,304	-7,041	2,9099	-3,1702	-63,7367
218	1,3	C_SLU_STATICA	-836,061	-123,304	-7,041	2,9099	1,4062	16,4106
218	0	C_SLV_SX-q=1.5	-547,338	125,727	-2,42	3,3689	-2,6569	21,7242
218	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-527,419	125,727	-2,42	3,3689	-1,077	33,6584
218	1,3	C_SLV_SX-q=1.5	-507,499	125,727	-2,42	3,3689	1,3506	194,9942
218	0	C_SLV_SX-q=1.5	-644,829	-250,892	-6,664	0,4748	-7,3427	-133,351
218	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-624,909	-250,892	-6,664	0,4748	-3,0182	-63,9274
218	1,3	C_SLV_SX-q=1.5	-604,99	-250,892	-6,664	0,4748	0,4585	-143,906
218	0	C_SLV_SY-q=1.5	-561,944	59,362	-1,659	3,8198	-1,8509	-6,1726
218	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-542,025	59,362	-1,659	3,8198	-0,7635	16,3917
218	1,3	C_SLV_SY-q=1.5	-522,105	59,362	-1,659	3,8198	1,5415	135,4933
218	0	C_SLV_SY-q=1.5	-630,223	-184,527	-7,425	0,0239	-8,1487	-105,454
218	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-610,303	-184,527	-7,425	0,0239	-3,3317	-46,6607
218	1,3	C_SLV_SY-q=1.5	-590,384	-184,527	-7,425	0,0239	0,2676	-84,405
219	0	C_SLU_STATICA	-913,88	-134,861	-3,238	9,1719	-6,4605	80,8444
219	0,5	C_SLU_STATICA	-893,96	-134,861	-3,238	9,1719	-4,8413	148,2749
219	1	C_SLU_STATICA	-874,04	-134,861	-3,238	9,1719	-3,2221	215,7055
219	0	C_SLV_SX-q=1.5	-517,477	118,962	-0,014	8,5591	-2,2717	213,8303
219	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-502,154	118,962	-0,014	8,5591	-2,083	342,8567
219	1	C_SLV_SX-q=1.5	-486,831	118,962	-0,014	8,5591	-1,1982	472,1389
219	0	C_SLV_SX-q=1.5	-710,62	-258,949	-4,266	3,3277	-6,116	-69,7848
219	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-695,297	-258,949	-4,266	3,3277	-4,1645	-128,818
219	1	C_SLV_SX-q=1.5	-679,974	-258,949	-4,266	3,3277	-2,9092	-188,106
219	0	C_SLV_SY-q=1.5	-548,767	52,41	0,62	9,2282	-1,7362	163,9534

219	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-533,444	52,41	0,62	9,2282	-1,8364	259,921
219	1	C_SLV_SY-q=1.5	-518,121	52,41	0,62	9,2282	-1,0116	356,0204
219	0	C_SLV_SY-q=1.5	-679,33	-192,397	-4,901	2,6585	-6,6515	-19,9079
219	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-664,007	-192,397	-4,901	2,6585	-4,4111	-45,8821
219	1	C_SLV_SY-q=1.5	-648,684	-192,397	-4,901	2,6585	-3,0959	-71,9879
220	0	C_SLU_STATICA	-999,701	-142,113	-6,095	10,4011	-16,7744	316,5657
220	0,5	C_SLU_STATICA	-979,781	-142,113	-6,095	10,4011	-13,7271	387,6223
220	1	C_SLU_STATICA	-959,862	-142,113	-6,095	10,4011	-10,6797	458,6789
220	0	C_SLV_SX-q=1.5	-554,157	118,648	1,805	8,3831	-7,8543	535,8136
220	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-538,834	118,648	1,805	8,3831	-5,3562	669,2369
220	1	C_SLV_SX-q=1.5	-523,511	118,648	1,805	8,3831	-0,9799	802,8261
220	0	C_SLV_SX-q=1.5	-790,23	-267,735	-10,047	4,8974	-13,5841	-111,807
220	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-774,907	-267,735	-10,047	4,8974	-11,9612	-170,687
220	1	C_SLV_SX-q=1.5	-759,584	-267,735	-10,047	4,8974	-12,2163	-229,733
220	0	C_SLV_SY-q=1.5	-592,636	50,336	3,41	8,334	-7,8162	421,8551
220	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-577,313	50,336	3,41	8,334	-5,4279	521,3746
220	1	C_SLV_SY-q=1.5	-561,991	50,336	3,41	8,334	-0,1786	620,9656
220	0	C_SLV_SY-q=1.5	-751,75	-199,422	-11,653	4,9466	-13,6223	2,1513
220	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-736,427	-199,422	-11,653	4,9466	-11,8894	-22,825
220	1	C_SLV_SY-q=1.5	-721,104	-199,422	-11,653	4,9466	-13,0176	-47,8728
231	0	C_SLU_STATICA	-815,177	-0,00539	-26,112	-6,4174	-54,5037	19,5835
231	0,65	C_SLU_STATICA	-789,282	-0,00539	-26,112	-6,4174	-37,5307	19,587
231	1,3	C_SLU_STATICA	-763,386	-0,00539	-26,112	-6,4174	-20,5578	19,5905
231	0	C_SLV_SX-q=1.5	-464,445	217,536	-16,618	-2,5396	-35,2318	71,5587
231	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-444,526	217,536	-16,618	-2,5396	-23,9145	103,366
231	1,3	C_SLV_SX-q=1.5	-424,606	217,536	-16,618	-2,5396	-11,7328	239,1224
231	0	C_SLV_SX-q=1.5	-644,394	-209,025	-20,623	-5,6486	-40,1834	-32,9649
231	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-624,475	-209,025	-20,623	-5,6486	-27,2937	-70,3039
231	1,3	C_SLV_SX-q=1.5	-604,555	-209,025	-20,623	-5,6486	-15,2683	-211,592
231	0	C_SLV_SY-q=1.5	-486,091	156,565	-16,49	-1,786	-35,5168	57,8098
231	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-466,171	156,565	-16,49	-1,786	-24,3497	78,0388
231	1,3	C_SLV_SY-q=1.5	-446,251	156,565	-16,49	-1,786	-11,9708	174,0286
231	0	C_SLV_SY-q=1.5	-622,749	-148,054	-20,752	-6,4023	-39,8984	-19,216
231	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-602,829	-148,054	-20,752	-6,4023	-26,8585	-44,9767
231	1,3	C_SLV_SY-q=1.5	-582,909	-148,054	-20,752	-6,4023	-15,0304	-146,498
232	0	C_SLU_STATICA	-681,479	2,623	-29,737	7,8949	-27,0617	-43,2408
232	0,5	C_SLU_STATICA	-661,559	2,623	-29,737	7,8949	-12,1934	-44,5523
232	1	C_SLU_STATICA	-641,639	2,623	-29,737	7,8949	2,6749	-45,8637
232	0	C_SLV_SX-q=1.5	-255,621	276,507	-19,319	8,0489	-14,3996	126,0763
232	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-240,298	276,507	-19,319	8,0489	-4,3133	258,9463
232	1	C_SLV_SX-q=1.5	-224,975	276,507	-19,319	8,0489	5,9194	391,8585
232	0	C_SLV_SX-q=1.5	-670,314	-265,871	-22,32	3,0321	-21,8022	-177,692
232	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-654,992	-265,871	-22,32	3,0321	-11,0689	-315,88
232	1	C_SLV_SX-q=1.5	-639,669	-265,871	-22,32	3,0321	-0,4821	-454,11
232	0	C_SLV_SY-q=1.5	-313,185	198,864	-18,822	9,2311	-14,3522	82,1026

232	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-297,862	198,864	-18,822	9,2311	-4,5926	176,0411
232	1	C_SLV_SY-q=1.5	-282,539	198,864	-18,822	9,2311	5,3914	270,0926
232	0	C_SLV_SY-q=1.5	-612,75	-188,229	-22,817	1,8498	-21,8496	-133,718
232	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-597,428	-188,229	-22,817	1,8498	-10,7897	-232,975
232	1	C_SLV_SY-q=1.5	-582,105	-188,229	-22,817	1,8498	0,0458	-332,344
250	0	C_SLU_STATICA	-727,743	-22,184	-7,36	4,3482	-6,3891	348,688
250	0,3825	C_SLU_STATICA	-712,505	-22,184	-7,36	4,3482	-3,5741	357,1735
250	0,765	C_SLU_STATICA	-697,266	-22,184	-7,36	4,3482	-0,7591	365,6591
250	0	C_SLV_SX-q=1.5	-357,265	139,743	28,479	40,1352	37,8289	796,0853
250	0,3825	C_SLV_SX-q=1.5	-345,543	139,743	28,479	40,1352	44,7647	742,8252
250	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-333,821	139,743	28,479	40,1352	54,8594	689,6142
250	0	C_SLV_SX-q=1.5	-612,732	-171,491	-35,805	-32,8858	-46,8383	-365,002
250	0,3825	C_SLV_SX-q=1.5	-601,01	-171,491	-35,805	-32,8858	-50,9721	-299,599
250	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-589,288	-171,491	-35,805	-32,8858	-58,2649	-234,244
250	0	C_SLV_SY-q=1.5	-428,316	50,792	38,321	63,5021	87,9316	466,133
250	0,3825	C_SLV_SY-q=1.5	-416,594	50,792	38,321	63,5021	102,993	446,8312
250	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-404,872	50,792	38,321	63,5021	119,0889	427,5613
250	0	C_SLV_SY-q=1.5	-541,681	-82,539	-45,646	-56,2528	-96,9409	-35,0497
250	0,3825	C_SLV_SY-q=1.5	-529,959	-82,539	-45,646	-56,2528	-109,2	-3,6045
250	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-518,237	-82,539	-45,646	-56,2528	-122,495	27,8088
264	0,15	C_SLU_STATICA	-494,214	27,822	-6,896	2,0883	-6,3405	60,8001
264	0,7075	C_SLU_STATICA	-472,003	27,822	-6,896	2,0883	-2,4961	45,2895
264	1,265	C_SLU_STATICA	-449,793	27,822	-6,896	2,0883	1,3482	29,7789
264	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-303,751	118,037	-1,782	2,0327	-1,8194	35,7617
264	0,7075	C_SLV_SX-q=1.5	-286,666	118,037	-1,782	2,0327	-0,8055	86,9399
264	1,265	C_SLV_SX-q=1.5	-269,581	118,037	-1,782	2,0327	1,5746	141,9377
264	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-422,595	-98,708	-6,9	0,6493	-6,1615	30,1161
264	0,7075	C_SLV_SX-q=1.5	-405,51	-98,708	-6,9	0,6493	-2,3352	-31,8381
264	1,265	C_SLV_SX-q=1.5	-388,425	-98,708	-6,9	0,6493	0,1249	-97,6119
264	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-234,453	249,978	-1,373	2,2883	-1,3891	37,8656
264	0,7075	C_SLV_SY-q=1.5	-217,368	249,978	-1,373	2,2883	-0,6068	158,8262
264	1,265	C_SLV_SY-q=1.5	-200,283	249,978	-1,373	2,2883	1,5995	287,3796
264	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-491,893	-230,649	-7,309	0,3936	-6,5918	28,0122
264	0,7075	C_SLV_SY-q=1.5	-474,808	-230,649	-7,309	0,3936	-2,5339	-103,724
264	1,265	C_SLV_SY-q=1.5	-457,723	-230,649	-7,309	0,3936	0,1	-243,054
265	0	C_SLU_STATICA	-436,717	40,729	-5,843	0,2719	-2,9167	34,9277
265	0,4825	C_SLU_STATICA	-417,494	40,729	-5,843	0,2719	-0,0977	15,276
265	0,965	C_SLU_STATICA	-398,272	40,729	-5,843	0,2719	2,7214	-4,3757
265	0	C_SLV_SX-q=1.5	-224,288	125,205	-0,3	0,9515	-0,7693	122,3809
265	0,4825	C_SLV_SX-q=1.5	-209,501	125,205	-0,3	0,9515	1,9025	164,5165
265	0,965	C_SLV_SX-q=1.5	-194,714	125,205	-0,3	0,9515	5,025	206,6655
265	0	C_SLV_SX-q=1.5	-427,4	-87,383	-6,842	-0,7849	-3,286	-77,6174
265	0,4825	C_SLV_SX-q=1.5	-412,613	-87,383	-6,842	-0,7849	-2,5118	-138,002
265	0,965	C_SLV_SX-q=1.5	-397,827	-87,383	-6,842	-0,7849	-2,1883	-198,401
265	0	C_SLV_SY-q=1.5	-103,032	254,647	-0,384	1,0346	-0,2405	243,6822

265	0,4825	C_SLV_SY-q=1.5	-88,246	254,647	-0,384	1,0346	2,0748	348,2754
265	0,965	C_SLV_SY-q=1.5	-73,459	254,647	-0,384	1,0346	4,9854	452,8812
265	0	C_SLV_SY-q=1.5	-548,655	-216,825	-6,758	-0,8679	-3,8148	-198,919
265	0,4825	C_SLV_SY-q=1.5	-533,869	-216,825	-6,758	-0,8679	-2,684	-321,761
265	0,965	C_SLV_SY-q=1.5	-519,082	-216,825	-6,758	-0,8679	-2,1487	-444,616
266	0,15	C_SLU_STATICA	-503,514	3,126	7,653	-2,1128	6,7211	65,3695
266	0,7075	C_SLU_STATICA	-481,304	3,126	7,653	-2,1128	2,4547	63,6269
266	1,265	C_SLU_STATICA	-459,093	3,126	7,653	-2,1128	-1,8117	61,8843
266	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-284,472	140,622	7,829	-0,038	6,8472	39,4602
266	0,7075	C_SLV_SX-q=1.5	-267,387	140,622	7,829	-0,038	2,4956	124,1018
266	1,265	C_SLV_SX-q=1.5	-250,302	140,622	7,829	-0,038	-0,0098	211,9982
266	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-454,42	-157,709	0,36	-2,243	0,3571	33,5937
266	0,7075	C_SLV_SX-q=1.5	-437,335	-157,709	0,36	-2,243	0,1433	-41,5221
266	1,265	C_SLV_SX-q=1.5	-420,25	-157,709	0,36	-2,243	-1,9168	-119,893
266	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-215,27	269,106	7,908	0,3463	7,1066	40,9289
266	0,7075	C_SLV_SY-q=1.5	-198,185	269,106	7,908	0,3463	2,7101	194,6608
266	1,265	C_SLV_SY-q=1.5	-181,1	269,106	7,908	0,3463	-0,169	354,1848
266	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-523,623	-286,193	0,281	-2,6273	0,0978	32,1249
266	0,7075	C_SLV_SY-q=1.5	-506,538	-286,193	0,281	-2,6273	-0,0712	-112,081
266	1,265	C_SLV_SY-q=1.5	-489,453	-286,193	0,281	-2,6273	-1,7576	-262,079
267	0	C_SLU_STATICA	-452,497	15,489	7,438	-0,8736	2,3907	64,9154
267	0,4825	C_SLU_STATICA	-433,275	15,489	7,438	-0,8736	-1,198	57,4421
267	0,965	C_SLU_STATICA	-414,052	15,489	7,438	-0,8736	-4,7868	49,9688
267	0	C_SLV_SX-q=1.5	-193,561	146,339	8,287	0,7647	3,3015	183,1968
267	0,4825	C_SLV_SX-q=1.5	-178,774	146,339	8,287	0,7647	2,5246	253,5769
267	0,965	C_SLV_SX-q=1.5	-163,987	146,339	8,287	0,7647	2,4267	323,9668
267	0	C_SLV_SX-q=1.5	-480,666	-145,906	-0,405	-1,6313	-0,5418	-94,0934
267	0,4825	C_SLV_SX-q=1.5	-465,879	-145,906	-0,405	-1,6313	-3,5682	-164,683
267	0,965	C_SLV_SX-q=1.5	-451,092	-145,906	-0,405	-1,6313	-7,2734	-235,282
267	0	C_SLV_SY-q=1.5	-73,74	272,24	7,076	0,8901	4,4221	301,826
267	0,4825	C_SLV_SY-q=1.5	-58,953	272,24	7,076	0,8901	3,0114	432,9528
267	0,965	C_SLV_SY-q=1.5	-44,167	272,24	7,076	0,8901	2,0651	564,0895
267	0	C_SLV_SY-q=1.5	-600,486	-271,806	0,806	-1,7566	-1,6625	-212,723
267	0,4825	C_SLV_SY-q=1.5	-585,7	-271,806	0,806	-1,7566	-4,055	-344,059
267	0,965	C_SLV_SY-q=1.5	-570,913	-271,806	0,806	-1,7566	-6,9119	-475,405
270	0	C_SLU_STATICA	-763,202	43,64	-133,321	-6,1945	-37,9982	44,6216
270	0,2	C_SLU_STATICA	-755,234	43,64	-133,321	-6,1945	-11,334	35,8935
270	0,4	C_SLU_STATICA	-747,266	43,64	-133,321	-6,1945	15,3301	27,1655
270	0	C_SLV_SX-q=1.5	-179,767	1008,737	-64,028	3,1356	-16,5038	889,2362
270	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	-173,638	1008,737	-64,028	3,1356	6,2446	1079,573
270	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-167,509	1008,737	-64,028	3,1356	29,1621	1269,921
270	0	C_SLV_SX-q=1.5	-867,681	-951,874	-115,512	-14,1712	-37,3417	-811,405
270	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	-861,552	-951,874	-115,512	-14,1712	-24,182	-1013,11
270	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-855,423	-951,874	-115,512	-14,1712	-11,1913	-1214,84
270	0	C_SLV_SY-q=1.5	-272,753	727,405	-43,621	9,0395	-9,3209	646,2867

270	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	-266,624	727,405	-43,621	9,0395	17,7098	780,2822
270	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-260,494	727,405	-43,621	9,0395	44,8154	914,3133
270	0	C_SLV_SY-q=1.5	-774,696	-670,543	-135,92	-20,0751	-44,5246	-568,456
270	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	-768,567	-670,543	-135,92	-20,0751	-35,6471	-713,824
270	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-762,437	-670,543	-135,92	-20,0751	-26,8446	-859,228
309	0,15	C_SLU_STATICA	-846,697	-55,643	-28,817	10,3205	-37,0121	-0,6929
309	0,6325	C_SLU_STATICA	-827,474	-55,643	-28,817	10,3205	-23,1081	26,1548
309	1,115	C_SLU_STATICA	-808,252	-55,643	-28,817	10,3205	-9,2041	53,0026
309	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-391,848	458,246	-10,148	10,5632	-14,2012	81,4015
309	0,6325	C_SLV_SX-q=1.5	-377,061	458,246	-10,148	10,5632	-8,9248	345,8694
309	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-362,274	458,246	-10,148	10,5632	-1,9546	611,4745
309	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-743,459	-550,85	-27,97	2,9753	-34,5877	-86,1077
309	0,6325	C_SLV_SX-q=1.5	-728,672	-550,85	-27,97	2,9753	-21,4717	-305,894
309	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-713,886	-550,85	-27,97	2,9753	-10,0496	-526,817
309	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-416,389	317,85	-6,998	10,288	-14,0114	56,2337
309	0,6325	C_SLV_SY-q=1.5	-401,603	317,85	-6,998	10,288	-10,1361	250,4563
309	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-386,816	317,85	-6,998	10,288	-2,0295	447,984
309	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-718,917	-410,455	-31,121	3,2505	-34,7774	-60,9399
309	0,6325	C_SLV_SY-q=1.5	-704,13	-410,455	-31,121	3,2505	-20,2604	-210,481
309	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-689,344	-410,455	-31,121	3,2505	-9,9747	-363,327
310	0	C_SLU_STATICA	-796,744	-27,186	-16,278	-0,5538	-10,7725	61,1366
310	0,4825	C_SLU_STATICA	-777,521	-27,186	-16,278	-0,5538	-2,9186	74,2538
310	0,965	C_SLU_STATICA	-758,298	-27,186	-16,278	-0,5538	4,9353	87,3711
310	0	C_SLV_SX-q=1.5	-138,265	601,355	-1,321	3,0646	1,7699	519,6122
310	0,4825	C_SLV_SX-q=1.5	-123,479	601,355	-1,321	3,0646	9,7216	837,8721
310	0,965	C_SLV_SX-q=1.5	-108,692	601,355	-1,321	3,0646	18,5387	1156,425
310	0	C_SLV_SX-q=1.5	-933,14	-660,669	-20,478	-3,6279	-15,4273	-429,741
310	0,4825	C_SLV_SX-q=1.5	-918,353	-660,669	-20,478	-3,6279	-12,8613	-719,382
310	0,965	C_SLV_SX-q=1.5	-903,567	-660,669	-20,478	-3,6279	-11,1606	-1009,32
310	0	C_SLV_SY-q=1.5	-208,809	422,079	4,736	3,9241	0,1711	376,3111
310	0,4825	C_SLV_SY-q=1.5	-194,023	422,079	4,736	3,9241	11,3202	607,0897
310	0,965	C_SLV_SY-q=1.5	-179,236	422,079	4,736	3,9241	23,5351	838,7233
310	0	C_SLV_SY-q=1.5	-862,596	-481,393	-26,534	-4,4874	-13,8285	-286,44
310	0,4825	C_SLV_SY-q=1.5	-847,81	-481,393	-26,534	-4,4874	-14,4599	-488,6
310	0,965	C_SLV_SY-q=1.5	-833,023	-481,393	-26,534	-4,4874	-16,157	-691,615
392	0	C_SLU_STATICA	-410,822	21,409	0,768	3,4265	-1,4941	51,0875
392	0,535	C_SLU_STATICA	-389,508	21,409	0,768	3,4265	-1,9051	39,6339
392	1,07	C_SLU_STATICA	-368,194	21,409	0,768	3,4265	-2,3161	28,1803
392	0	C_SLV_SX-q=1.5	-162,479	76,05	14,841	14,6231	10,0541	328,2664
392	0,535	C_SLV_SX-q=1.5	-146,084	76,05	14,841	14,6231	2,2573	287,8089
392	1,07	C_SLV_SX-q=1.5	-129,688	76,05	14,841	14,6231	3,231	247,4178
392	0	C_SLV_SX-q=1.5	-456,95	-44,578	-13,168	-9,9422	-11,1118	-243,276
392	0,535	C_SLV_SX-q=1.5	-440,555	-44,578	-13,168	-9,9422	-4,2101	-219,656
392	1,07	C_SLV_SX-q=1.5	-424,159	-44,578	-13,168	-9,9422	-6,0789	-196,103
392	0	C_SLV_SY-q=1.5	-39,324	128,136	21,762	22,8745	14,3348	573,5302

392	0,535	C_SLV_SY-q=1.5	-22,928	128,136	21,762	22,8745	2,76	505,3307
392	1,07	C_SLV_SY-q=1.5	-6,533	128,136	21,762	22,8745	6,1998	437,2341
392	0	C_SLV_SY-q=1.5	-580,106	-96,664	-20,088	-18,1937	-15,3926	-488,54
392	0,535	C_SLV_SY-q=1.5	-563,71	-96,664	-20,088	-18,1937	-4,7128	-437,178
392	1,07	C_SLV_SY-q=1.5	-547,315	-96,664	-20,088	-18,1937	-9,0477	-385,919
428	0	C_SLU_STATICA	-979,728	9,955	-10,32	4,179	-10,4016	-544,434
428	0,5375	C_SLU_STATICA	-958,314	9,955	-10,32	4,179	-4,8547	-549,785
428	1,075	C_SLU_STATICA	-936,901	9,955	-10,32	4,179	0,6922	-555,136
428	0	C_SLV_SX-q=1.5	-617,79	172,011	46,172	78,677	99,9961	433,2653
428	0,5375	C_SLV_SX-q=1.5	-601,318	172,011	46,172	78,677	75,8406	341,0662
428	1,075	C_SLV_SX-q=1.5	-584,846	172,011	46,172	78,677	52,489	248,9422
428	0	C_SLV_SX-q=1.5	-678,17	-158,063	-62,653	-70,0313	-115,844	-1118,06
428	0,5375	C_SLV_SX-q=1.5	-661,698	-158,063	-62,653	-70,0313	-82,8298	-1033,36
428	1,075	C_SLV_SX-q=1.5	-645,226	-158,063	-62,653	-70,0313	-50,6196	-948,732
428	0	C_SLV_SY-q=1.5	-625,882	68,755	85,588	60,1678	187,6149	-52,2318
428	0,5375	C_SLV_SY-q=1.5	-609,41	68,755	85,588	60,1678	142,0032	-88,8007
428	1,075	C_SLV_SY-q=1.5	-592,938	68,755	85,588	60,1678	96,8326	-125,258
428	0	C_SLV_SY-q=1.5	-670,078	-54,807	-102,069	-51,5221	-203,463	-632,564
428	0,5375	C_SLV_SY-q=1.5	-653,606	-54,807	-102,069	-51,5221	-148,992	-603,492
428	1,075	C_SLV_SY-q=1.5	-637,134	-54,807	-102,069	-51,5221	-94,9633	-574,532
429	0,225	C_SLU_STATICA	-902,486	1,945	-8,128	-4,7383	12,2566	-550,524
429	0,75	C_SLU_STATICA	-881,57	1,945	-8,128	-4,7383	16,5235	-551,545
429	1,275	C_SLU_STATICA	-860,655	1,945	-8,128	-4,7383	20,7905	-552,566
429	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-555,615	161,793	42,803	74,1456	58,8304	179,358
429	0,75	C_SLV_SX-q=1.5	-539,526	161,793	42,803	74,1456	39,3465	94,795
429	1,275	C_SLV_SX-q=1.5	-523,437	161,793	42,803	74,1456	30,3866	10,3827
429	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-621,054	-159,648	-54,212	-79,4031	-38,161	-871,332
429	0,75	C_SLV_SX-q=1.5	-604,965	-159,648	-54,212	-79,4031	-12,6874	-787,895
429	1,275	C_SLV_SX-q=1.5	-588,876	-159,648	-54,212	-79,4031	2,2622	-704,609
429	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-555,425	61,177	81,552	47,9357	101,7187	-146,515
429	0,75	C_SLV_SY-q=1.5	-539,336	61,177	81,552	47,9357	60,0615	-177,671
429	1,275	C_SLV_SY-q=1.5	-523,247	61,177	81,552	47,9357	26,9332	-208,466
429	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-621,244	-59,032	-92,961	-53,1931	-81,0493	-545,459
429	0,75	C_SLV_SY-q=1.5	-605,155	-59,032	-92,961	-53,1931	-33,4024	-515,429
429	1,275	C_SLV_SY-q=1.5	-589,066	-59,032	-92,961	-53,1931	5,7157	-485,76
430	0,225	C_SLU_STATICA	-805,008	1,203	-19,898	6,9127	-22,818	-540,109
430	0,9	C_SLU_STATICA	-778,116	1,203	-19,898	6,9127	-9,3866	-540,921
430	1,575	C_SLU_STATICA	-751,224	1,203	-19,898	6,9127	4,0449	-541,733
430	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-485,366	150,568	58,022	110,1358	3,8478	-50,3509
430	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-464,68	150,568	58,022	110,1358	57,3294	-151,14
430	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-443,994	150,568	58,022	110,1358	115,2383	-250,875
430	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-541,343	-149,203	-87,464	-98,8142	-38,8333	-624,277
430	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-520,657	-149,203	-87,464	-98,8142	-72,441	-524,409
430	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-499,971	-149,203	-87,464	-98,8142	-110,476	-425,596
430	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-485,842	56,879	121,143	89,719	10,373	-225,951

430	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-465,156	56,879	121,143	89,719	109,4132	-262,136
430	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-444,47	56,879	121,143	89,719	210,6066	-296,271
430	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-540,867	-55,514	-150,585	-78,3975	-45,3585	-448,677
430	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-520,181	-55,514	-150,585	-78,3975	-124,525	-413,413
430	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-499,495	-55,514	-150,585	-78,3975	-205,844	-380,199
433	0	C_SLU_STATICA	-954,552	23,414	-6,126	3,5075	-7,1963	-528,505
433	0,5375	C_SLU_STATICA	-933,138	23,414	-6,126	3,5075	-3,9038	-541,09
433	1,075	C_SLU_STATICA	-911,724	23,414	-6,126	3,5075	-0,6113	-553,674
433	0	C_SLV_SX-q=1.5	-593,309	218,967	54,504	34,9284	113,3398	648,0374
433	0,5375	C_SLV_SX-q=1.5	-576,837	218,967	54,504	34,9284	84,4359	530,9491
433	1,075	C_SLV_SX-q=1.5	-560,365	218,967	54,504	34,9284	55,9672	414,0389
433	0	C_SLV_SX-q=1.5	-664,399	-184,756	-61,566	-30,6637	-121,325	-1304,53
433	0,5375	C_SLV_SX-q=1.5	-647,927	-184,756	-61,566	-30,6637	-88,6255	-1205,83
433	1,075	C_SLV_SX-q=1.5	-631,455	-184,756	-61,566	-30,6637	-56,3607	-1107,31
433	0	C_SLV_SY-q=1.5	-605,134	87,747	99,231	47,9176	204,9864	6,1047
433	0,5375	C_SLV_SY-q=1.5	-588,662	87,747	99,231	47,9176	152,1155	-39,9278
433	1,075	C_SLV_SY-q=1.5	-572,19	87,747	99,231	47,9176	99,759	-85,6193
433	0	C_SLV_SY-q=1.5	-652,574	-53,536	-106,294	-43,6529	-212,972	-662,597
433	0,5375	C_SLV_SY-q=1.5	-636,102	-53,536	-106,294	-43,6529	-156,305	-634,953
433	1,075	C_SLV_SY-q=1.5	-619,63	-53,536	-106,294	-43,6529	-100,153	-607,649
434	0,225	C_SLU_STATICA	-859,852	-0,11	-0,903	0,0976	0,6813	-543,792
434	1,65	C_SLU_STATICA	-803,081	-0,11	-0,903	0,0976	1,968	-543,636
434	3,075	C_SLU_STATICA	-746,31	-0,11	-0,903	0,0976	3,2547	-543,479
434	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-521,727	194,868	62,895	35,6898	67,3316	331,9997
434	1,65	C_SLV_SX-q=1.5	-478,057	194,868	62,895	35,6898	25,0073	54,8172
434	3,075	C_SLV_SX-q=1.5	-434,387	194,868	62,895	35,6898	114,8322	-220,296
434	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-589,489	-194,872	-63,193	-35,9678	-65,4288	-1009,38
434	1,65	C_SLV_SX-q=1.5	-545,818	-194,872	-63,193	-35,9678	-22,6802	-732,194
434	3,075	C_SLV_SX-q=1.5	-502,148	-194,872	-63,193	-35,9678	-112,081	-457,075
434	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-533,72	67,654	112,486	46,1389	119,4648	-108,269
434	1,65	C_SLV_SY-q=1.5	-490,05	67,654	112,486	46,1389	43,5158	-203,556
434	3,075	C_SLV_SY-q=1.5	-446,379	67,654	112,486	46,1389	204,0225	-294,6
434	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-577,496	-67,658	-112,784	-46,4169	-117,562	-569,113
434	1,65	C_SLV_SY-q=1.5	-533,826	-67,658	-112,784	-46,4169	-41,1887	-473,82
434	3,075	C_SLV_SY-q=1.5	-490,155	-67,658	-112,784	-46,4169	-201,271	-382,771
437	0	C_SLU_STATICA	-953,333	21,905	-13,659	8,0653	-9,4943	-526,067
437	0,5375	C_SLU_STATICA	-931,92	21,905	-13,659	8,0653	-2,1524	-537,841
437	1,075	C_SLU_STATICA	-910,506	21,905	-13,659	8,0653	5,1896	-549,615
437	0	C_SLV_SX-q=1.5	-604,369	187,15	57,184	34,9329	117,4211	504,4077
437	0,5375	C_SLV_SX-q=1.5	-587,897	187,15	57,184	34,9329	87,5319	404,3587
437	1,075	C_SLV_SX-q=1.5	-571,425	187,15	57,184	34,9329	58,716	304,4585
437	0	C_SLV_SX-q=1.5	-651,731	-155,001	-73,477	-24,8665	-127,495	-1158,46
437	0,5375	C_SLV_SX-q=1.5	-635,258	-155,001	-73,477	-24,8665	-88,8479	-1075,69
437	1,075	C_SLV_SX-q=1.5	-618,786	-155,001	-73,477	-24,8665	-51,2742	-993,073
437	0	C_SLV_SY-q=1.5	-613,34	81,005	107,374	57,5936	212,6715	-11,4686

437	0,5375	C_SLV_SY-q=1.5	-596,868	81,005	107,374	57,5936	155,8279	-54,0995
437	1,075	C_SLV_SY-q=1.5	-580,395	81,005	107,374	57,5936	100,1005	-96,4909
437	0	C_SLV_SY-q=1.5	-642,76	-48,856	-123,668	-47,5272	-222,745	-642,586
437	0,5375	C_SLV_SY-q=1.5	-626,288	-48,856	-123,668	-47,5272	-157,144	-617,235
437	1,075	C_SLV_SY-q=1.5	-609,816	-48,856	-123,668	-47,5272	-92,6587	-592,123
438	0,225	C_SLU_STATICA	-858,069	1,071	1,84	-0,3712	5,6511	-539,016
438	1,65	C_SLU_STATICA	-801,298	1,071	1,84	-0,3712	3,0292	-540,543
438	3,075	C_SLU_STATICA	-744,526	1,071	1,84	-0,3712	0,4072	-542,069
438	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-530,861	166,423	67,12	31,7812	74,5257	236,7431
438	1,65	C_SLV_SX-q=1.5	-487,191	166,423	67,12	31,7812	25,6312	-0,251
438	3,075	C_SLV_SX-q=1.5	-443,52	166,423	67,12	31,7812	115,858	-236,465
438	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-577,865	-165,095	-63,749	-32,7025	-66,2297	-908,358
438	1,65	C_SLV_SX-q=1.5	-534,195	-165,095	-63,749	-32,7025	-22,1401	-673,256
438	3,075	C_SLV_SX-q=1.5	-490,525	-165,095	-63,749	-32,7025	-117,172	-438,934
438	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-539,074	64,672	117,338	50,406	127,0069	-116,648
438	1,65	C_SLV_SY-q=1.5	-495,404	64,672	117,338	50,406	44,5482	-208,574
438	3,075	C_SLV_SY-q=1.5	-451,733	64,672	117,338	50,406	206,4415	-299,28
438	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-569,652	-63,344	-113,967	-51,3273	-118,711	-554,967
438	1,65	C_SLV_SY-q=1.5	-525,982	-63,344	-113,967	-51,3273	-41,0571	-464,933
438	3,075	C_SLV_SY-q=1.5	-482,312	-63,344	-113,967	-51,3273	-207,755	-376,119
440	0	C_SLU_STATICA	-434,74	18,062	-38,587	19,8135	-12,8499	-159,019
440	0,525	C_SLU_STATICA	-413,824	18,062	-38,587	19,8135	7,408	-168,501
440	1,05	C_SLU_STATICA	-392,908	18,062	-38,587	19,8135	27,666	-177,984
440	0	C_SLV_SX-q=1.5	-319,002	58,216	8,165	36,3767	35,986	11,8985
440	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-302,913	58,216	8,165	36,3767	32,7233	-18,1535
440	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-286,824	58,216	8,165	36,3767	32,5244	-47,9379
440	0	C_SLV_SX-q=1.5	-346,656	-30,685	-62,654	-7,8546	-50,6686	-252,73
440	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-330,567	-30,685	-62,654	-7,8546	-18,7992	-237,132
440	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-314,478	-30,685	-62,654	-7,8546	10,0064	-221,802
440	0	C_SLV_SY-q=1.5	-317,482	112,246	-7,335	46,5956	18,2941	171,5686
440	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-301,393	112,246	-7,335	46,5956	23,8598	113,2793
440	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-285,303	112,246	-7,335	46,5956	32,1259	55,3341
440	0	C_SLV_SY-q=1.5	-348,176	-84,714	-47,154	-18,0736	-32,9766	-412,4
440	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-332,087	-84,714	-47,154	-18,0736	-9,9357	-368,565
440	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-315,998	-84,714	-47,154	-18,0736	10,4048	-325,073
441	0,225	C_SLU_STATICA	-300,023	1,536	-34,152	12,3692	-17,1986	-169,107
441	0,9	C_SLU_STATICA	-273,132	1,536	-34,152	12,3692	5,8538	-170,144
441	1,575	C_SLU_STATICA	-246,24	1,536	-34,152	12,3692	28,9062	-171,18
441	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-215,882	40,078	9,289	23,5372	-5,0581	-59,4626
441	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-195,197	40,078	9,289	23,5372	23,4688	-84,7906
441	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-174,511	40,078	9,289	23,5372	61,8106	-105,832
441	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-242,358	-38,135	-58,16	-5,4574	-22,3385	-196,42
441	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-221,672	-38,135	-58,16	-5,4574	-17,8772	-172,403
441	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-200,986	-38,135	-58,16	-5,4574	-23,2308	-152,673
441	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-215,261	80,489	0,931	37,4409	-3,3667	21,6028

441	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-194,575	80,489	0,931	37,4409	14,9233	-31,7347
441	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-173,889	80,489	0,931	37,4409	46,9533	-82,677
441	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-242,979	-78,546	-49,802	-19,3611	-24,0299	-277,485
441	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-222,293	-78,546	-49,802	-19,3611	-9,3317	-225,459
441	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-201,607	-78,546	-49,802	-19,3611	-8,3734	-175,828
443	0	C_SLU_STATICA	-384,268	43,571	-0,237	5,4221	4,9331	-113,554
443	0,525	C_SLU_STATICA	-363,352	43,571	-0,237	5,4221	5,0576	-136,429
443	1,05	C_SLU_STATICA	-342,437	43,571	-0,237	5,4221	5,1821	-159,304
443	0	C_SLV_SX-q=1.5	-279,153	97,589	36,254	42,0979	42,6386	91,6841
443	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-263,064	97,589	36,254	42,0979	24,8418	40,8808
443	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-246,975	97,589	36,254	42,0979	15,2182	-9,6599
443	0	C_SLV_SX-q=1.5	-307,389	-31,327	-37,695	-33,7151	-36,824	-262,547
443	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-291,3	-31,327	-37,695	-33,7151	-18,2708	-246,531
443	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-275,211	-31,327	-37,695	-33,7151	-7,8906	-230,777
443	0	C_SLV_SY-q=1.5	-281,609	151,703	29,509	64,4535	27,1684	242,3352
443	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-265,52	151,703	29,509	64,4535	13,3918	163,0445
443	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-249,431	151,703	29,509	64,4535	15,8507	83,9689
443	0	C_SLV_SY-q=1.5	-304,933	-85,442	-30,95	-56,0707	-21,3538	-413,198
443	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-288,844	-85,442	-30,95	-56,0707	-6,8207	-368,694
443	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-272,755	-85,442	-30,95	-56,0707	-8,5232	-324,406
444	0,225	C_SLU_STATICA	-286,307	5,673	19,617	-6,2052	4,1701	-159,727
444	0,9	C_SLU_STATICA	-259,415	5,673	19,617	-6,2052	-9,0713	-163,556
444	1,575	C_SLU_STATICA	-232,523	5,673	19,617	-6,2052	-22,3128	-167,385
444	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-204,471	48,573	45,166	21,2167	14,675	-34,0983
444	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-183,785	48,573	45,166	21,2167	12,2656	-65,3613
444	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-163,099	48,573	45,166	21,2167	21,595	-93,8656
444	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-231,535	-40,948	-18,295	-29,5381	-8,44	-206,666
444	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-210,85	-40,948	-18,295	-29,5381	-24,1685	-180,55
444	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-190,164	-40,948	-18,295	-29,5381	-51,6359	-157,192
444	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-207,017	84,731	32,372	37,5624	17,4357	38,5518
444	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-186,331	84,731	32,372	37,5624	5,1773	-17,9034
444	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-165,645	84,731	32,372	37,5624	1,1811	-72,9338
444	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-228,989	-77,107	-5,501	-45,8838	-11,2007	-279,317
444	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-208,303	-77,107	-5,501	-45,8838	-17,0803	-228,008
444	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-187,617	-77,107	-5,501	-45,8838	-31,222	-178,124
451	0	C_SLU_STATICA	-1123,18	22,258	8,099	7,6399	-33,0457	-632,086
451	0,5375	C_SLU_STATICA	-1101,76	22,258	8,099	7,6399	-37,399	-644,05
451	1,075	C_SLU_STATICA	-1080,35	22,258	8,099	7,6399	-41,7523	-656,013
451	0	C_SLV_SX-q=1.5	-694,091	165,661	100,832	48,9421	121,9599	429,3138
451	0,5375	C_SLV_SX-q=1.5	-677,618	165,661	100,832	48,9421	71,7818	348,3971
451	1,075	C_SLV_SX-q=1.5	-661,146	165,661	100,832	48,9421	31,0296	269,3617
451	0	C_SLV_SX-q=1.5	-761,717	-137,53	-97,034	-38,1681	-158,336	-1209,43
451	0,5375	C_SLV_SX-q=1.5	-745,245	-137,53	-97,034	-38,1681	-110,199	-1143,64
451	1,075	C_SLV_SX-q=1.5	-728,773	-137,53	-97,034	-38,1681	-71,4883	-1079,72
451	0	C_SLV_SY-q=1.5	-697,244	125,568	163,288	78,324	228,9052	176,8922

451	0,5375	C_SLV_SY-q=1.5	-680,771	125,568	163,288	78,324	145,0182	116,313
451	1,075	C_SLV_SY-q=1.5	-664,299	125,568	163,288	78,324	69,1618	57,4443
451	0	C_SLV_SY-q=1.5	-758,564	-97,436	-159,491	-67,5501	-265,282	-957,011
451	0,5375	C_SLV_SY-q=1.5	-742,092	-97,436	-159,491	-67,5501	-183,436	-911,553
451	1,075	C_SLV_SY-q=1.5	-725,619	-97,436	-159,491	-67,5501	-109,621	-867,805
453	0,225	C_SLU_STATICA	-836,933	0,239	65,131	-32,0318	51,9635	-564,738
453	0,9	C_SLU_STATICA	-810,041	0,239	65,131	-32,0318	8,0002	-564,899
453	1,575	C_SLU_STATICA	-783,149	0,239	65,131	-32,0318	-35,9632	-565,06
453	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-504,605	170,904	106,222	51,9438	69,6651	-14,0797
453	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-483,919	170,904	106,222	51,9438	78,748	-129,245
453	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-463,233	170,904	106,222	51,9438	92,4104	-243,997
453	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-560,63	-170,71	-22,993	-93,2956	-2,6952	-690,345
453	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-539,944	-170,71	-22,993	-93,2956	-67,9577	-575,311
453	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-519,258	-170,71	-22,993	-93,2956	-137,8	-460,689
453	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-506,254	116,162	156,466	79,5013	94,5043	-121,118
453	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-485,568	116,162	156,466	79,5013	137,6066	-199,306
453	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-464,882	116,162	156,466	79,5013	185,2715	-277,036
453	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-558,98	-115,968	-73,238	-120,853	-27,5344	-583,306
453	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-538,295	-115,968	-73,238	-120,853	-126,816	-505,249
453	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-517,609	-115,968	-73,238	-120,853	-230,661	-427,65
456	0,225	C_SLU_STATICA	-495,371	109,549	-109,272	46,7024	41,4097	-177,482
456	0,9	C_SLU_STATICA	-468,479	109,549	-109,272	46,7024	115,1686	-251,427
456	1,575	C_SLU_STATICA	-441,587	109,549	-109,272	46,7024	188,9274	-325,373
456	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-291,934	216,649	-10,853	239,4114	47,2439	-43,9586
456	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-271,248	216,649	-10,853	239,4114	123,1207	-75,2364
456	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-250,562	216,649	-10,853	239,4114	207,0942	-45,7958
456	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-378,563	-76,92	-127,642	-180,088	-2,2311	-234,164
456	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-357,877	-76,92	-127,642	-180,088	15,3761	-297,203
456	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-337,191	-76,92	-127,642	-180,088	24,8866	-420,961
456	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-282,849	186,37	29,459	390,953	64,492	-58,727
456	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-262,163	186,37	29,459	390,953	160,9618	-104,886
456	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-241,477	186,37	29,459	390,953	270,7106	-95,1428
456	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-387,648	-46,641	-167,954	-331,629	-19,4792	-219,396
456	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-366,962	-46,641	-167,954	-331,629	-22,465	-267,554
456	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-346,276	-46,641	-167,954	-331,629	-38,7298	-371,614
458	0	C_SLU_STATICA	-645,194	-93,096	-85,377	-17,5868	-44,5043	148,9418
458	0,525	C_SLU_STATICA	-624,278	-93,096	-85,377	-17,5868	0,3189	197,8174
458	1,05	C_SLU_STATICA	-603,362	-93,096	-85,377	-17,5868	45,142	246,693
458	0	C_SLV_SX-q=1.5	-407,138	489,856	9,888	88,5621	48,157	1299,226
458	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-391,049	489,856	9,888	88,5621	48,0822	1043,622
458	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-374,96	489,856	9,888	88,5621	61,03	789,5196
458	0	C_SLV_SX-q=1.5	-475,694	-612,893	-123,224	-112,678	-102,497	-1069,1
458	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-459,605	-612,893	-123,224	-112,678	-42,9214	-748,903
458	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-443,516	-612,893	-123,224	-112,678	3,6319	-430,206
458	0	C_SLV_SY-q=1.5	-404,868	335,65	65,918	161,7549	125,5528	955,6084

458	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-388,779	335,65	65,918	161,7549	94,3783	782,729
458	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-372,69	335,65	65,918	161,7549	73,9032	613,0675
458	0	C_SLV_SY-q=1.5	-477,964	-458,687	-179,253	-185,871	-179,893	-725,484
458	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-461,875	-458,687	-179,253	-185,871	-89,2175	-488,01
458	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-445,786	-458,687	-179,253	-185,871	-9,2414	-253,754
464	0	C_SLU_STATICA	-897,259	-26,151	1,082	9,901	-4,9603	518,0568
464	0,525	C_SLU_STATICA	-876,344	-26,151	1,082	9,901	-5,5283	531,7862
464	1,05	C_SLU_STATICA	-855,428	-26,151	1,082	9,901	-6,0963	545,5155
464	0	C_SLV_SX-q=1.5	-553,808	151,259	54,518	62,9672	66,7658	887,0349
464	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-537,719	151,259	54,518	62,9672	38,4078	807,9248
464	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-521,63	151,259	54,518	62,9672	11,1454	728,9526
464	0	C_SLV_SX-q=1.5	-616,104	-189,804	-56,096	-52,1417	-76,6809	-243,181
464	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-600,015	-189,804	-56,096	-52,1417	-47,4944	-143,834
464	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-583,926	-189,804	-56,096	-52,1417	-19,4035	-44,6256
464	0	C_SLV_SY-q=1.5	-561,83	54,017	119,465	72,508	153,8937	565,8446
464	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-545,741	54,017	119,465	72,508	91,3336	537,7892
464	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-529,652	54,017	119,465	72,508	29,4047	509,8703
464	0	C_SLV_SY-q=1.5	-608,082	-92,562	-121,043	-61,6825	-163,809	78,0093
464	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-591,993	-92,562	-121,043	-61,6825	-100,42	126,3012
464	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-575,904	-92,562	-121,043	-61,6825	-37,6629	174,4566
465	0,225	C_SLU_STATICA	-801,291	-1,955	-8,977	0,7745	-5,5648	536,465
465	0,9	C_SLU_STATICA	-774,4	-1,955	-8,977	0,7745	0,4947	537,7843
465	1,575	C_SLU_STATICA	-747,508	-1,955	-8,977	0,7745	6,5543	539,1036
465	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-482,058	159,289	45,411	60,4446	7,4608	646,5832
465	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-461,372	159,289	45,411	60,4446	27,8784	539,4735
465	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-440,686	159,289	45,411	60,4446	67,6067	433,2257
465	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-539,825	-161,812	-59,463	-61,0663	-14,7539	22,9297
465	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-519,139	-161,812	-59,463	-61,0663	-25,6868	131,7421
465	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-498,453	-161,812	-59,463	-61,0663	-55,9303	239,6926
465	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-489,521	68,577	109,497	66,688	18,3258	470,287
465	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-468,835	68,577	109,497	66,688	59,0489	424,7702
465	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-448,149	68,577	109,497	66,688	142,2393	380,7792
465	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-532,362	-71,099	-123,548	-67,3097	-25,619	199,2258
465	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-511,676	-71,099	-123,548	-67,3097	-56,8573	246,4454
465	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-490,99	-71,099	-123,548	-67,3097	-130,563	292,1392
467	0	C_SLU_STATICA	-897,468	-16,286	-3,888	-2,1231	-4,6319	538,9277
467	0,525	C_SLU_STATICA	-876,552	-16,286	-3,888	-2,1231	-2,5906	547,478
467	1,05	C_SLU_STATICA	-855,637	-16,286	-3,888	-2,1231	-0,5494	556,0283
467	0	C_SLV_SX-q=1.5	-553,81	155,116	52,206	26,401	72,8825	888,8776
467	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-537,721	155,116	52,206	26,401	45,6848	807,8146
467	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-521,632	155,116	52,206	26,401	19,1104	726,9186
467	0	C_SLV_SX-q=1.5	-615,607	-180,24	-56,806	-29,0293	-78,6184	-218,323
467	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-599,517	-180,24	-56,806	-29,0293	-49,0053	-124,069
467	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-583,428	-180,24	-56,806	-29,0293	-20,0155	-29,9829
467	0	C_SLV_SY-q=1.5	-565,114	44,556	112,654	51,9035	157,9703	524,1172

467	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-549,025	44,556	112,654	51,9035	98,9953	501,2088
467	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-532,936	44,556	112,654	51,9035	40,5196	478,5039
467	0	C_SLV_SY-q=1.5	-604,302	-69,681	-117,255	-54,5318	-163,706	146,4375
467	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-588,213	-69,681	-117,255	-54,5318	-102,316	182,5364
467	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-572,124	-69,681	-117,255	-54,5318	-41,4248	218,4317
468	0,225	C_SLU_STATICA	-801,093	0,1	-2,501	-0,9854	-0,214	543,8022
468	0,9	C_SLU_STATICA	-774,201	0,1	-2,501	-0,9854	1,4742	543,7347
468	1,575	C_SLU_STATICA	-747,31	0,1	-2,501	-0,9854	3,1624	543,6673
468	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-482,094	153,601	56,886	28,6425	14,7752	644,2841
468	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-461,408	153,601	56,886	28,6425	26,4375	541,0421
468	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-440,723	153,601	56,886	28,6425	66,9075	438,4398
468	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-538,792	-153,537	-60,303	-30,0959	-15,2918	33,5832
468	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-518,106	-153,537	-60,303	-30,0959	-24,6475	136,7818
468	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-497,42	-153,537	-60,303	-30,0959	-62,8108	239,3408
468	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-492,394	52,46	122,556	57,3412	30,3529	444,4353
468	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-471,708	52,46	122,556	57,3412	54,9001	409,9755
468	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-451,022	52,46	122,556	57,3412	139,7674	376,5688
468	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-528,492	-52,396	-125,973	-58,7946	-30,8695	233,432
468	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-507,806	-52,396	-125,973	-58,7946	-53,11	267,8485
468	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-487,12	-52,396	-125,973	-58,7946	-135,671	301,2118
470	0	C_SLU_STATICA	-891,617	-19,076	-0,491	-0,5004	-0,6084	530,8977
470	0,525	C_SLU_STATICA	-870,701	-19,076	-0,491	-0,5004	-0,3505	540,9128
470	1,05	C_SLU_STATICA	-849,785	-19,076	-0,491	-0,5004	-0,0926	550,9279
470	0	C_SLV_SX-q=1.5	-549,913	163,448	61,193	40,3302	82,1468	926,4428
470	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-533,824	163,448	61,193	40,3302	50,5068	840,8972
470	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-517,735	163,448	61,193	40,3302	20,4631	755,4754
470	0	C_SLV_SX-q=1.5	-611,637	-192,667	-59,71	-39,9966	-80,8398	-267,073
470	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-595,548	-192,667	-59,71	-39,9966	-49,9782	-166,188
470	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-579,459	-192,667	-59,71	-39,9966	-20,7128	-65,4258
470	0	C_SLV_SY-q=1.5	-561,941	49,382	125,812	65,7068	173,0591	541,1431
470	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-545,852	49,382	125,812	65,7068	107,278	515,5618
470	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-529,763	49,382	125,812	65,7068	42,3621	490,1484
470	0	C_SLV_SY-q=1.5	-599,609	-78,6	-124,33	-65,3732	-171,752	118,2268
470	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-583,52	-78,6	-124,33	-65,3732	-106,749	159,148
470	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-567,431	-78,6	-124,33	-65,3732	-42,6119	199,9012
471	0,225	C_SLU_STATICA	-795,244	-0,315	-2,581	-1,7328	0,4057	539,4883
471	0,9	C_SLU_STATICA	-768,352	-0,315	-2,581	-1,7328	2,1481	539,7012
471	1,575	C_SLU_STATICA	-741,461	-0,315	-2,581	-1,7328	3,8905	539,9141
471	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-477,893	167,565	60,41	42,6428	16,083	667,9692
471	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-457,207	167,565	60,41	42,6428	29,3506	555,2016
471	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-436,521	167,565	60,41	42,6428	71,2274	443,0668
471	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-535,235	-168,05	-62,891	-44,6575	-15,8504	4,2062
471	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-514,549	-168,05	-62,891	-44,6575	-27,4432	117,3009
471	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-493,863	-168,05	-62,891	-44,6575	-67,6451	229,7628
471	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-488,763	59,637	129,605	68,8868	31,5061	453,701

471	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-468,077	59,637	129,605	68,8868	59,2971	414,2149
471	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-447,391	59,637	129,605	68,8868	148,1597	376,069
471	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-524,366	-60,122	-132,086	-70,9015	-31,2735	218,4743
471	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-503,68	-60,122	-132,086	-70,9015	-57,3897	258,2875
471	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-482,994	-60,122	-132,086	-70,9015	-144,577	296,7606
473	0	C_SLU_STATICA	-953,028	-11,786	-1,972	-8,3416	-14,2802	568,9233
473	0,525	C_SLU_STATICA	-932,112	-11,786	-1,972	-8,3416	-13,2449	575,1111
473	1,05	C_SLU_STATICA	-911,197	-11,786	-1,972	-8,3416	-12,2097	581,2989
473	0	C_SLV_SX-q=1.5	-592,613	162,194	71,201	82,1193	83,631	922,5041
473	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-576,524	162,194	71,201	82,1193	47,3257	837,5356
473	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-560,435	162,194	71,201	82,1193	14,1212	752,6519
473	0	C_SLV_SX-q=1.5	-651,683	-179,174	-68,675	-89,2354	-101,863	-209,139
473	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-635,594	-179,174	-68,675	-89,2354	-66,8844	-115,257
473	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-619,505	-179,174	-68,675	-89,2354	-35,0062	-21,4589
473	0	C_SLV_SY-q=1.5	-599,336	102,317	141,942	100,2625	179,1628	728,401
473	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-583,247	102,317	141,942	100,2625	105,356	674,821
473	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-567,158	102,317	141,942	100,2625	33,8292	621,3029
473	0	C_SLV_SY-q=1.5	-644,961	-119,296	-139,416	-107,379	-197,395	-15,0364
473	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-628,871	-119,296	-139,416	-107,379	-124,915	47,4578
473	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-612,782	-119,296	-139,416	-107,379	-54,7142	109,8901
474	0,225	C_SLU_STATICA	-834,306	-0,57	26,818	10,9286	16,1204	562,2828
474	0,9	C_SLU_STATICA	-807,414	-0,57	26,818	10,9286	-1,9816	562,6674
474	1,575	C_SLU_STATICA	-780,522	-0,57	26,818	10,9286	-20,0837	563,052
474	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-503,7	154,637	85,518	99,1068	29,2086	663,0506
474	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-483,014	154,637	85,518	99,1068	32,8553	558,8363
474	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-462,328	154,637	85,518	99,1068	65,3044	454,9596
474	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-557,722	-155,138	-49,834	-84,3844	-5,7605	38,1605
474	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-537,036	-155,138	-49,834	-84,3844	-33,4941	142,7127
474	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-516,35	-155,138	-49,834	-84,3844	-90,03	246,9273
474	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-509,149	103,545	152,94	111,5975	37,6548	557,6659
474	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-488,463	103,545	152,94	111,5975	69,1234	487,9851
474	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-467,777	103,545	152,94	111,5975	147,5346	418,7505
474	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-552,273	-104,046	-117,256	-96,8752	-14,2068	143,5453
474	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-531,587	-104,046	-117,256	-96,8752	-69,7621	213,5639
474	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-510,901	-104,046	-117,256	-96,8752	-172,26	283,1365
507	0	C_SLU_STATICA	-1051,94	12,314	-20,866	35,0819	-58,8222	-651,758
507	0,0975	C_SLU_STATICA	-1048,05	12,314	-20,866	35,0819	-56,7878	-652,959
507	0,195	C_SLU_STATICA	-1044,17	12,314	-20,866	35,0819	-54,7534	-654,16
507	0	C_SLV_SX-q=1.5	-634,753	156,227	131,849	97,1297	28,3798	245,9454
507	0,0975	C_SLV_SX-q=1.5	-631,765	156,227	131,849	97,1297	25,0059	233,0066
507	0,195	C_SLV_SX-q=1.5	-628,777	156,227	131,849	97,1297	24,8337	220,1672
507	0	C_SLV_SX-q=1.5	-712,27	-142,337	-166,461	-49,1021	-90,8541	-1048,98
507	0,0975	C_SLV_SX-q=1.5	-709,282	-142,337	-166,461	-49,1021	-84,1055	-1037,39
507	0,195	C_SLV_SX-q=1.5	-706,294	-142,337	-166,461	-49,1021	-80,5586	-1025,91
507	0	C_SLV_SY-q=1.5	-632,114	117,513	223,535	143,5977	70,2388	44,7443

507	0,0975	C_SLV_SY-q=1.5	-629,126	117,513	223,535	143,5977	57,2357	35,3322
507	0,195	C_SLV_SY-q=1.5	-626,138	117,513	223,535	143,5977	48,4549	26,0143
507	0	C_SLV_SY-q=1.5	-714,909	-103,623	-258,147	-95,5701	-132,713	-847,775
507	0,0975	C_SLV_SY-q=1.5	-711,921	-103,623	-258,147	-95,5701	-116,335	-839,717
507	0,195	C_SLV_SY-q=1.5	-708,933	-103,623	-258,147	-95,5701	-104,18	-831,753
514	0,35	C_SLU_STATICA	-922,689	0,352	46,405	-17,0516	61,9122	-578,286
514	0,715	C_SLU_STATICA	-908,148	0,352	46,405	-17,0516	44,9742	-578,415
514	1,08	C_SLU_STATICA	-893,606	0,352	46,405	-17,0516	28,0363	-578,543
514	0,35	C_SLV_SX-q=1.5	-566,241	185,108	94,821	59,3666	79,0923	192,5213
514	0,715	C_SLV_SX-q=1.5	-555,055	185,108	94,821	59,3666	52,5196	125,072
514	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	-543,869	185,108	94,821	59,3666	41,7068	57,6596
514	0,35	C_SLV_SX-q=1.5	-631,108	-184,773	-37,149	-80,5594	-14,3795	-918,281
514	0,715	C_SLV_SX-q=1.5	-619,922	-184,773	-37,149	-80,5594	-8,8573	-850,954
514	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	-608,737	-184,773	-37,149	-80,5594	-19,095	-783,664
514	0,35	C_SLV_SY-q=1.5	-567,02	126,354	145,822	86,5776	103,4456	17,5592
514	0,715	C_SLV_SY-q=1.5	-555,834	126,354	145,822	86,5776	62,4335	-28,469
514	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	-544,648	126,354	145,822	86,5776	55,5186	-74,4682
514	0,35	C_SLV_SY-q=1.5	-630,329	-126,019	-88,15	-107,77	-38,7327	-743,319
514	0,715	C_SLV_SY-q=1.5	-619,143	-126,019	-88,15	-107,77	-18,7711	-697,413
514	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	-607,958	-126,019	-88,15	-107,77	-32,9068	-651,536
516	0	C_SLU_STATICA	-910,848	63,486	-21,797	18,3779	-11,7827	-207,541
516	0,5725	C_SLU_STATICA	-888,04	63,486	-21,797	18,3779	0,6958	-243,887
516	1,145	C_SLU_STATICA	-865,232	63,486	-21,797	18,3779	13,1744	-280,233
516	0	C_SLV_SX-q=1.5	-546,247	442,945	63,12	55,5486	113,7232	671,2365
516	0,5725	C_SLV_SX-q=1.5	-528,702	442,945	63,12	55,5486	89,1897	429,3927
516	1,145	C_SLV_SX-q=1.5	-511,157	442,945	63,12	55,5486	77,6519	201,3114
516	0	C_SLV_SX-q=1.5	-645,799	-350,274	-83,359	-35,0497	-125,693	-919,945
516	0,5725	C_SLV_SX-q=1.5	-628,254	-350,274	-83,359	-35,0497	-89,573	-731,155
516	1,145	C_SLV_SX-q=1.5	-610,71	-350,274	-83,359	-35,0497	-66,4485	-556,128
516	0	C_SLV_SY-q=1.5	-529,101	327,769	122,779	83,1411	197,4235	452,7602
516	0,5725	C_SLV_SY-q=1.5	-511,556	327,769	122,779	83,1411	148,6188	277,2517
516	1,145	C_SLV_SY-q=1.5	-494,012	327,769	122,779	83,1411	126,0956	114,6535
516	0	C_SLV_SY-q=1.5	-662,945	-235,097	-143,018	-62,6422	-209,394	-701,468
516	0,5725	C_SLV_SY-q=1.5	-645,4	-235,097	-143,018	-62,6422	-149,002	-579,014
516	1,145	C_SLV_SY-q=1.5	-627,855	-235,097	-143,018	-62,6422	-114,892	-469,47
517	0,35	C_SLU_STATICA	-581,858	109,436	-90,547	32,6393	-17,6675	-63,564
517	0,715	C_SLU_STATICA	-567,316	109,436	-90,547	32,6393	15,382	-103,508
517	1,08	C_SLU_STATICA	-552,775	109,436	-90,547	32,6393	48,4316	-143,452
517	0,35	C_SLV_SX-q=1.5	-356,673	231,607	19,672	211,0971	57,6166	166,0905
517	0,715	C_SLV_SX-q=1.5	-345,487	231,607	19,672	211,0971	54,6793	88,0242
517	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	-334,302	231,607	19,672	211,0971	61,3089	15,477
517	0,35	C_SLV_SX-q=1.5	-446,7	-92,019	-132,611	-170,789	-72,4757	-302,662
517	0,715	C_SLV_SX-q=1.5	-435,514	-92,019	-132,611	-170,789	-28,3158	-275,545
517	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	-424,329	-92,019	-132,611	-170,789	6,2771	-253,948
517	0,35	C_SLV_SY-q=1.5	-344,403	196,145	71,634	353,2613	101,8449	126,0629

517	0,715	C_SLV_SY-q=1.5	-333,218	196,145	71,634	353,2613	83,3211	58,9792
517	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	-322,032	196,145	71,634	353,2613	81,4375	-4,5495
517	0,35	C_SLV_SY-q=1.5	-458,97	-56,557	-184,572	-312,953	-116,704	-262,635
517	0,715	C_SLV_SY-q=1.5	-447,784	-56,557	-184,572	-312,953	-56,9577	-246,5
517	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	-436,598	-56,557	-184,572	-312,953	-13,8515	-233,921
533	0	C_SLU_STATICA	-366,637	3,418	-6,569	-7,6287	-3,1549	-22,0294
533	0,38833	C_SLU_STATICA	-351,166	3,418	-6,569	-7,6287	-0,604	-23,3567
533	0,77667	C_SLU_STATICA	-335,695	3,418	-6,569	-7,6287	1,9468	-24,6839
533	0	C_SLV_SX-q=1.5	-192,546	46,869	2,957	4,2283	2,2544	158,8371
533	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	-180,645	46,869	2,957	4,2283	1,4125	140,9221
533	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	-168,745	46,869	2,957	4,2283	3,7738	123,077
533	0	C_SLV_SX-q=1.5	-364,512	-41,401	-13,042	-15,9839	-7,1056	-185,254
533	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	-352,611	-41,401	-13,042	-15,9839	-2,3474	-169,462
533	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	-340,71	-41,401	-13,042	-15,9839	-0,7923	-153,74
533	0	C_SLV_SY-q=1.5	-91,062	100,594	6,821	7,3118	2,9866	367,9439
533	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	-79,161	100,594	6,821	7,3118	0,8134	329,3204
533	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	-67,261	100,594	6,821	7,3118	5,6357	290,8056
533	0	C_SLV_SY-q=1.5	-465,996	-95,126	-16,906	-19,0674	-7,8378	-394,361
533	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	-454,095	-95,126	-16,906	-19,0674	-1,7483	-357,86
533	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	-442,194	-95,126	-16,906	-19,0674	-2,6542	-321,469
534	0	C_SLU_STATICA	-355,532	4,868	-3,663	-8,9516	-5,2801	-39,9001
534	0,38833	C_SLU_STATICA	-340,061	4,868	-3,663	-8,9516	-3,8577	-41,7905
534	0,77667	C_SLU_STATICA	-324,59	4,868	-3,663	-8,9516	-2,4353	-43,681
534	0	C_SLV_SX-q=1.5	-205,997	47,387	3,704	9,1334	5,3864	123,953
534	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	-194,096	47,387	3,704	9,1334	6,7009	105,8128
534	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	-182,195	47,387	3,704	9,1334	9,5681	87,7462
534	0	C_SLV_SX-q=1.5	-335,782	-39,358	-10,033	-22,1114	-12,6681	-179,348
534	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	-323,882	-39,358	-10,033	-22,1114	-11,5251	-164,326
534	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	-311,981	-39,358	-10,033	-22,1114	-11,9348	-149,377
534	0	C_SLV_SY-q=1.5	-131,474	100,449	9,024	9,3971	3,3751	308,2707
534	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	-119,574	100,449	9,024	9,3971	2,8957	269,7093
534	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	-107,673	100,449	9,024	9,3971	7,1042	231,2746
534	0	C_SLV_SY-q=1.5	-410,305	-92,419	-15,352	-22,375	-10,6568	-363,666
534	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	-398,404	-92,419	-15,352	-22,375	-7,7199	-328,222
534	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	-386,503	-92,419	-15,352	-22,375	-9,4709	-292,906
535	0	C_SLU_STATICA	-358,328	8,419	-3,566	-7,5272	-10,7732	-69,4974
535	0,38833	C_SLU_STATICA	-342,857	8,419	-3,566	-7,5272	-9,3883	-72,7668
535	0,77667	C_SLU_STATICA	-327,386	8,419	-3,566	-7,5272	-8,0034	-76,0361
535	0	C_SLV_SX-q=1.5	-232,087	48,468	6,917	16,9942	19,9125	83,0415
535	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	-220,187	48,468	6,917	16,9942	23,4684	64,4721
535	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	-208,286	48,468	6,917	16,9942	27,719	45,9821
535	0	C_SLV_SX-q=1.5	-314,806	-35,143	-13,393	-26,7909	-33,5108	-185,025
535	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	-302,905	-35,143	-13,393	-26,7909	-34,5521	-171,63
535	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	-291,004	-35,143	-13,393	-26,7909	-36,2881	-158,315
535	0	C_SLV_SY-q=1.5	-187,601	99,538	10,966	14,9636	9,3789	245,3805

535	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	-175,7	99,538	10,966	14,9636	11,5171	207,1496
535	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	-163,799	99,538	10,966	14,9636	15,8297	169,0532
535	0	C_SLV_SY-q=1.5	-359,292	-86,213	-17,441	-24,7603	-22,9772	-347,364
535	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	-347,391	-86,213	-17,441	-24,7603	-22,6009	-314,308
535	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	-335,491	-86,213	-17,441	-24,7603	-24,3989	-281,386
539	0,4	C_SLU_STATICA	-705,191	-83,279	20,53	54,2981	-12,9819	57,7574
539	0,5825	C_SLU_STATICA	-697,92	-83,279	20,53	54,2981	-16,7286	72,9557
539	0,765	C_SLU_STATICA	-690,65	-83,279	20,53	54,2981	-20,4753	88,1541
539	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-234,613	475,616	62,539	89,6022	37,2963	1694,273
539	0,5825	C_SLV_SX-q=1.5	-229,02	475,616	62,539	89,6022	34,9089	1607,563
539	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-223,427	475,616	62,539	89,6022	34,29	1520,866
539	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-731,571	-585,923	-36,587	-18,9635	-53,4675	-1589,22
539	0,5825	C_SLV_SX-q=1.5	-725,978	-585,923	-36,587	-18,9635	-55,8162	-1482,37
539	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-720,386	-585,923	-36,587	-18,9635	-59,9335	-1375,55
539	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-280,788	326,939	96,013	133,0572	72,9877	1225,758
539	0,5825	C_SLV_SY-q=1.5	-275,195	326,939	96,013	133,0572	72,2223	1166,211
539	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-269,602	326,939	96,013	133,0572	74,109	1106,68
539	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-685,396	-437,246	-70,061	-62,4185	-89,1588	-1120,7
539	0,5825	C_SLV_SY-q=1.5	-679,803	-437,246	-70,061	-62,4185	-93,1297	-1041,02
539	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-674,21	-437,246	-70,061	-62,4185	-99,7524	-961,36
540	0	C_SLU_STATICA	-654,565	-88,988	-4,291	40,001	-39,3481	63,2741
540	0,3825	C_SLU_STATICA	-639,326	-88,988	-4,291	40,001	-37,7068	97,3122
540	0,765	C_SLU_STATICA	-624,088	-88,988	-4,291	40,001	-36,0655	131,3502
540	0	C_SLV_SX-q=1.5	-261,101	468,744	42,903	91,7706	31,4681	1536,911
540	0,3825	C_SLV_SX-q=1.5	-249,379	468,744	42,903	91,7706	36,2597	1357,94
540	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-237,657	468,744	42,903	91,7706	46,4485	1179,092
540	0	C_SLV_SX-q=1.5	-634,425	-586,588	-51,055	-41,1099	-81,488	-1424,92
540	0,3825	C_SLV_SX-q=1.5	-622,703	-586,588	-51,055	-41,1099	-83,1617	-1200,87
540	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-610,981	-586,588	-51,055	-41,1099	-90,2325	-976,945
540	0	C_SLV_SY-q=1.5	-289,932	320,879	64,736	146,0031	85,7486	1112,461
540	0,3825	C_SLV_SY-q=1.5	-278,21	320,879	64,736	146,0031	98,1623	990,2859
540	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-266,488	320,879	64,736	146,0031	115,1531	868,3247
540	0	C_SLV_SY-q=1.5	-605,595	-438,724	-72,888	-95,3423	-135,769	-1000,46
540	0,3825	C_SLV_SY-q=1.5	-593,873	-438,724	-72,888	-95,3423	-145,064	-833,214
540	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-582,151	-438,724	-72,888	-95,3423	-158,937	-666,178
541	0,4	C_SLU_STATICA	-835,598	-6,453	-1,286	-0,3662	-3,0586	444,0329
541	0,5825	C_SLU_STATICA	-828,327	-6,453	-1,286	-0,3662	-2,8239	445,2107
541	0,765	C_SLU_STATICA	-821,056	-6,453	-1,286	-0,3662	-2,5891	446,3884
541	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-414,831	155,374	14,43	21,1332	18,6705	900,8523
541	0,5825	C_SLV_SX-q=1.5	-409,238	155,374	14,43	21,1332	20,4839	872,6174
541	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-403,646	155,374	14,43	21,1332	22,4619	844,3949
541	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-707,934	-165,752	-14,599	-20,854	-21,2823	-339,305
541	0,5825	C_SLV_SX-q=1.5	-702,341	-165,752	-14,599	-20,854	-23,0648	-309,176
541	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-696,749	-165,752	-14,599	-20,854	-25,0119	-279,06
541	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-506,457	49,54	26,433	40,3689	40,299	491,6826

541	0,5825	C_SLV_SY-q=1.5	-500,864	49,54	26,433	40,3689	44,855	482,7671
541	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-495,271	49,54	26,433	40,3689	49,4684	473,8644
541	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-616,309	-59,918	-26,602	-40,0898	-42,9108	69,8645
541	0,5825	C_SLV_SY-q=1.5	-610,716	-59,918	-26,602	-40,0898	-47,4359	80,6739
541	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-605,123	-59,918	-26,602	-40,0898	-52,0185	91,4705
542	0	C_SLU_STATICA	-751,972	-13,36	0,791	1,2472	-3,1699	395,1848
542	0,3825	C_SLU_STATICA	-736,734	-13,36	0,791	1,2472	-3,4723	400,2949
542	0,765	C_SLU_STATICA	-721,495	-13,36	0,791	1,2472	-3,7747	405,4051
542	0	C_SLV_SX-q=1.5	-388,371	145,949	22,861	32,6841	41,6944	825,071
542	0,3825	C_SLV_SX-q=1.5	-376,649	145,949	22,861	32,6841	49,1986	769,483
542	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-364,927	145,949	22,861	32,6841	56,8854	713,9559
542	0	C_SLV_SX-q=1.5	-612,017	-165,899	-21,415	-31,0121	-45,2313	-333,814
542	0,3825	C_SLV_SX-q=1.5	-600,295	-165,899	-21,415	-31,0121	-53,2885	-270,595
542	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-588,573	-165,899	-21,415	-31,0121	-61,5284	-207,437
542	0	C_SLV_SY-q=1.5	-457,391	43,181	47,263	63,5471	89,3686	442,6309
542	0,3825	C_SLV_SY-q=1.5	-445,669	43,181	47,263	63,5471	106,6658	426,3618
542	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-433,947	43,181	47,263	63,5471	124,024	410,1555
542	0	C_SLV_SY-q=1.5	-542,998	-63,131	-45,817	-61,8751	-92,9055	48,6265
542	0,3825	C_SLV_SY-q=1.5	-531,276	-63,131	-45,817	-61,8751	-110,756	72,5265
542	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-519,554	-63,131	-45,817	-61,8751	-128,667	96,3636
543	0,4	C_SLU_STATICA	-834,702	-9,241	1,053	0,3991	0,2159	436,4577
543	0,5825	C_SLU_STATICA	-827,431	-9,241	1,053	0,3991	0,0237	438,1441
543	0,765	C_SLU_STATICA	-820,161	-9,241	1,053	0,3991	-0,1684	439,8306
543	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-404,507	162,11	20,514	20,1533	21,3016	939,4448
543	0,5825	C_SLV_SX-q=1.5	-398,914	162,11	20,514	20,1533	23,7364	909,9467
543	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-393,321	162,11	20,514	20,1533	26,4982	880,4577
543	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-715,936	-176,655	-19,444	-20,312	-20,5423	-389,771
543	0,5825	C_SLV_SX-q=1.5	-710,343	-176,655	-19,444	-20,312	-23,1723	-357,619
543	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-704,75	-176,655	-19,444	-20,312	-26,1293	-325,475
543	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-500,441	53,538	32,088	40,245	44,7515	510,6941
543	0,5825	C_SLV_SY-q=1.5	-494,849	53,538	32,088	40,245	49,985	501,009
543	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-489,256	53,538	32,088	40,245	55,3348	491,333
543	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-620,002	-68,083	-31,018	-40,4037	-43,9921	38,9793
543	0,5825	C_SLV_SY-q=1.5	-614,409	-68,083	-31,018	-40,4037	-49,4209	51,3189
543	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-608,816	-68,083	-31,018	-40,4037	-54,966	63,6494
544	0	C_SLU_STATICA	-749,204	-16,049	0,457	0,1006	-0,2098	387,3659
544	0,3825	C_SLU_STATICA	-733,966	-16,049	0,457	0,1006	-0,3847	393,5045
544	0,765	C_SLU_STATICA	-718,727	-16,049	0,457	0,1006	-0,5597	399,643
544	0	C_SLV_SX-q=1.5	-379,33	152,823	28,285	30,6775	45,8205	861,783
544	0,3825	C_SLV_SX-q=1.5	-367,608	152,823	28,285	30,6775	55,4865	803,5038
544	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-355,886	152,823	28,285	30,6775	65,544	745,27
544	0	C_SLV_SX-q=1.5	-616,463	-176,762	-28,181	-31,4445	-44,8625	-382,371
544	0,3825	C_SLV_SX-q=1.5	-604,741	-176,762	-28,181	-31,4445	-54,5683	-314,935
544	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-593,019	-176,762	-28,181	-31,4445	-64,6654	-247,544
544	0	C_SLV_SY-q=1.5	-451,661	47,232	52,958	63,5819	97,1704	460,2539

544	0,3825	C_SLV_SY-q=1.5	-439,939	47,232	52,958	63,5819	116,9804	442,3721
544	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-428,217	47,232	52,958	63,5819	136,929	424,5402
544	0	C_SLV_SY-q=1.5	-544,132	-71,172	-52,855	-64,3489	-96,2125	19,1583
544	0,3825	C_SLV_SY-q=1.5	-532,41	-71,172	-52,855	-64,3489	-116,062	46,1968
544	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-520,688	-71,172	-52,855	-64,3489	-136,05	73,1856
546	0,4	C_SLU_STATICA	-851,268	-9,011	30,834	9,9827	18,9168	443,5663
546	0,5825	C_SLU_STATICA	-843,998	-9,011	30,834	9,9827	13,2897	445,2108
546	0,765	C_SLU_STATICA	-836,727	-9,011	30,834	9,9827	7,6626	446,8554
546	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-425,405	156,248	67,384	52,8138	44,5924	912,9089
546	0,5825	C_SLV_SX-q=1.5	-419,812	156,248	67,384	52,8138	38,5356	884,4708
546	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-414,219	156,248	67,384	52,8138	35,0211	856,0407
546	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-714,418	-168,727	-27,394	-40,3028	-19,3829	-350,799
546	0,5825	C_SLV_SX-q=1.5	-708,825	-168,727	-27,394	-40,3028	-20,6242	-320,084
546	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-703,232	-168,727	-27,394	-40,3028	-24,4078	-289,376
546	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-474,168	97,732	71,518	63,9189	65,4171	691,8869
546	0,5825	C_SLV_SY-q=1.5	-468,575	97,732	71,518	63,9189	65,1726	674,1154
546	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-462,982	97,732	71,518	63,9189	66,2574	656,3505
546	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-665,655	-110,211	-31,528	-51,4079	-40,2076	-129,777
546	0,5825	C_SLV_SY-q=1.5	-660,062	-110,211	-31,528	-51,4079	-47,2613	-109,728
546	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-654,469	-110,211	-31,528	-51,4079	-55,6442	-89,6858
547	0	C_SLU_STATICA	-783,013	-13,284	16,48	2,8161	0,9955	407,1988
547	0,3825	C_SLU_STATICA	-767,774	-13,284	16,48	2,8161	-5,3082	412,28
547	0,765	C_SLU_STATICA	-752,536	-13,284	16,48	2,8161	-11,6119	417,3612
547	0	C_SLV_SX-q=1.5	-412,428	148,98	56,448	66,2016	60,4771	846,986
547	0,3825	C_SLV_SX-q=1.5	-400,706	148,98	56,448	66,2016	60,6463	790,1468
547	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-388,984	148,98	56,448	66,2016	65,0531	733,3448
547	0	C_SLV_SX-q=1.5	-627,347	-167,225	-34,546	-62,4282	-58,4849	-337,703
547	0,3825	C_SLV_SX-q=1.5	-615,625	-167,225	-34,546	-62,4282	-67,0317	-273,885
547	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-603,903	-167,225	-34,546	-62,4282	-79,8162	-210,104
547	0	C_SLV_SY-q=1.5	-449,217	92,562	77,223	87,3812	110,2578	641,2126
547	0,3825	C_SLV_SY-q=1.5	-437,495	92,562	77,223	87,3812	125,2385	605,9264
547	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-425,773	92,562	77,223	87,3812	142,1659	570,67
547	0	C_SLV_SY-q=1.5	-590,558	-110,808	-55,321	-83,6078	-108,266	-131,93
547	0,3825	C_SLV_SY-q=1.5	-578,836	-110,808	-55,321	-83,6078	-131,624	-89,6646
547	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-567,114	-110,808	-55,321	-83,6078	-156,929	-47,4291
550	0	C_SLU_STATICA	-555,101	-96,442	-96,082	-18,3587	12,4968	251,7692
550	0,1975	C_SLU_STATICA	-547,233	-96,442	-96,082	-18,3587	31,473	270,8165
550	0,395	C_SLU_STATICA	-539,364	-96,442	-96,082	-18,3587	50,4492	289,8637
550	0	C_SLV_SX-q=1.5	-338,081	482,984	45,768	126,5231	36,0299	669,317
550	0,1975	C_SLV_SX-q=1.5	-332,028	482,984	45,768	126,5231	57,7362	577,5171
550	0,395	C_SLV_SX-q=1.5	-325,976	482,984	45,768	126,5231	86,8942	488,2459
550	0	C_SLV_SX-q=1.5	-406,376	-610,582	-169,647	-149,538	-24,595	-306,421
550	0,1975	C_SLV_SX-q=1.5	-400,323	-610,582	-169,647	-149,538	-21,8352	-189,421
550	0,395	C_SLV_SX-q=1.5	-394,271	-610,582	-169,647	-149,538	-26,5272	-74,9489
550	0	C_SLV_SY-q=1.5	-338,342	331,131	109,885	206,563	45,6805	530,8978

550	0,1975	C_SLV_SY-q=1.5	-332,29	331,131	109,885	206,563	64,263	473,332
550	0,395	C_SLV_SY-q=1.5	-326,237	331,131	109,885	206,563	101,3171	420,9948
550	0	C_SLV_SY-q=1.5	-406,114	-458,73	-233,764	-229,578	-34,2456	-168,002
550	0,1975	C_SLV_SY-q=1.5	-400,062	-458,73	-233,764	-229,578	-28,362	-85,2357
550	0,395	C_SLV_SY-q=1.5	-394,009	-458,73	-233,764	-229,578	-40,9501	-7,6978
552	0,25	C_SLU_STATICA	-500,962	-109,745	-124,417	-104,686	85,7991	294,7024
552	0,715	C_SLU_STATICA	-482,436	-109,745	-124,417	-104,686	143,6528	345,7339
552	1,18	C_SLU_STATICA	-463,911	-109,745	-124,417	-104,686	201,5065	396,7654
552	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	-301,31	264,933	-23,777	120,7176	92,1002	411,4051
552	0,715	C_SLV_SX-q=1.5	-287,059	264,933	-23,777	120,7176	127,4829	301,4622
552	1,18	C_SLV_SX-q=1.5	-272,809	264,933	-23,777	120,7176	174,1202	402,522
552	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	-373,146	-405,558	-137,041	-254,065	6,3621	12,4098
552	0,715	C_SLV_SX-q=1.5	-358,895	-405,558	-137,041	-254,065	45,7597	187,7435
552	1,18	C_SLV_SX-q=1.5	-344,645	-405,558	-137,041	-254,065	73,9026	152,0745
552	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	-297,847	171,927	26,426	235,9085	101,7008	366,0907
552	0,715	C_SLV_SY-q=1.5	-283,596	171,927	26,426	235,9085	156,4036	302,4601
552	1,18	C_SLV_SY-q=1.5	-269,346	171,927	26,426	235,9085	231,4559	370,6262
552	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	-376,609	-312,553	-187,244	-369,256	-3,2384	57,7241
552	0,715	C_SLV_SY-q=1.5	-362,359	-312,553	-187,244	-369,256	16,839	186,7456
552	1,18	C_SLV_SY-q=1.5	-348,108	-312,553	-187,244	-369,256	16,5669	183,9703
698	0	C_SLU_STATICA	-365,477	18,543	2,379	2,552	0,765	29,169
698	0,38833	C_SLU_STATICA	-350,006	18,543	2,379	2,552	-0,1586	21,9683
698	0,77667	C_SLU_STATICA	-334,535	18,543	2,379	2,552	-1,0823	14,7676
698	0	C_SLV_SX-q=1.5	-155,32	75,159	15,118	15,5595	6,4252	262,6408
698	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	-143,419	75,159	15,118	15,5595	1,2114	233,6327
698	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	-131,518	75,159	15,118	15,5595	4,2326	204,6691
698	0	C_SLV_SX-q=1.5	-397,96	-47,481	-11,656	-11,8082	-5,2106	-212,459
698	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	-386,06	-47,481	-11,656	-11,8082	-1,3414	-194,199
698	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	-374,159	-47,481	-11,656	-11,8082	-5,7072	-175,984
698	0	C_SLV_SY-q=1.5	-54,013	128,034	23,36	23,8108	9,0897	465,7375
698	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	-42,113	128,034	23,36	23,8108	0,6169	416,3057
698	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	-30,212	128,034	23,36	23,8108	7,7074	366,9462
698	0	C_SLV_SY-q=1.5	-499,267	-100,356	-19,898	-20,0595	-7,8751	-415,555
698	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	-487,366	-100,356	-19,898	-20,0595	-0,747	-376,872
698	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	-475,466	-100,356	-19,898	-20,0595	-9,182	-338,261
699	0	C_SLU_STATICA	-341,094	21,348	2,149	3,0329	1,357	8,4985
699	0,38833	C_SLU_STATICA	-325,623	21,348	2,149	3,0329	0,5223	0,2085
699	0,77667	C_SLU_STATICA	-310,152	21,348	2,149	3,0329	-0,3124	-8,0815
699	0	C_SLV_SX-q=1.5	-167,396	77,31	15,943	19,1113	9,3229	217,3325
699	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	-155,495	77,31	15,943	19,1113	8,1994	187,4827
699	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	-143,594	77,31	15,943	19,1113	11,5631	157,6835
699	0	C_SLV_SX-q=1.5	-350,391	-45,132	-12,68	-14,8516	-7,5119	-199,752
699	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	-338,49	-45,132	-12,68	-14,8516	-7,6554	-182,398
699	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	-326,589	-45,132	-12,68	-14,8516	-12,286	-165,095
699	0	C_SLV_SY-q=1.5	-91,664	129,846	26,156	24,8678	8,8365	395,1548

699	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	-79,764	129,846	26,156	24,8678	5,4493	344,9997
699	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	-67,863	129,846	26,156	24,8678	13,6991	294,9239
699	0	C_SLV_SY-q=1.5	-426,122	-97,668	-22,894	-20,6082	-7,0254	-377,575
699	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	-414,221	-97,668	-22,894	-20,6082	-4,9052	-339,915
699	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	-402,321	-97,668	-22,894	-20,6082	-14,422	-302,335
700	0	C_SLU_STATICA	-330,034	25,7	1,087	4,1624	3,3931	-24,9055
700	0,38833	C_SLU_STATICA	-314,563	25,7	1,087	4,1624	2,971	-34,8856
700	0,77667	C_SLU_STATICA	-299,092	25,7	1,087	4,1624	2,549	-44,8656
700	0	C_SLV_SX-q=1.5	-192,044	79,058	17,379	24,5208	24,8922	164,422
700	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	-180,143	79,058	17,379	24,5208	28,3203	133,8824
700	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	-168,242	79,058	17,379	24,5208	33,0358	103,3976
700	0	C_SLV_SX-q=1.5	-309,985	-40,131	-15,491	-18,9032	-20,7349	-198,614
700	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	-298,084	-40,131	-15,491	-18,9032	-24,8963	-183,19
700	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	-286,184	-40,131	-15,491	-18,9032	-30,3451	-167,822
700	0	C_SLV_SY-q=1.5	-143,963	129,79	27,471	27,598	12,4625	318,8054
700	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	-132,062	129,79	27,471	27,598	18,3545	268,6379
700	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	-120,162	129,79	27,471	27,598	27,5297	218,5501
700	0	C_SLV_SY-q=1.5	-358,066	-90,863	-25,583	-21,9805	-8,3052	-352,997
700	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	-346,165	-90,863	-25,583	-21,9805	-14,9305	-317,946
700	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	-334,264	-90,863	-25,583	-21,9805	-24,839	-282,975
743	0	C_SLU_STATICA	-687,041	13,022	0,871	-4,8078	-5,9384	-283,546
743	0,46875	C_SLU_STATICA	-668,366	13,022	0,871	-4,8078	-6,3469	-289,65
743	0,9375	C_SLU_STATICA	-649,691	13,022	0,871	-4,8078	-6,7554	-295,754
743	0	C_SLV_SX-q=1.5	-241,808	153,718	50,71	40,737	42,8879	566,6977
743	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-227,442	153,718	50,71	40,737	57,4859	494,9857
743	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-213,077	153,718	50,71	40,737	76,8711	423,3501
743	0	C_SLV_SX-q=1.5	-684,719	-137,584	-48,135	-47,0935	-51,0215	-914,484
743	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-670,354	-137,584	-48,135	-47,0935	-66,8266	-850,335
743	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-655,988	-137,584	-48,135	-47,0935	-87,4189	-786,262
743	0	C_SLV_SY-q=1.5	-376,067	62,874	58,062	61,124	84,5876	102,9672
743	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-361,702	62,874	58,062	61,124	108,1264	74,082
743	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-347,337	62,874	58,062	61,124	133,1292	45,326
743	0	C_SLV_SY-q=1.5	-550,459	-46,74	-55,487	-67,4805	-92,7212	-450,753
743	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-536,094	-46,74	-55,487	-67,4805	-117,467	-429,431
743	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-521,729	-46,74	-55,487	-67,4805	-143,677	-408,238
744	0	C_SLU_STATICA	-620,72	17,437	-2,996	-2,4486	-5,7871	-188,946
744	0,46875	C_SLU_STATICA	-602,045	17,437	-2,996	-2,4486	-4,3825	-197,119
744	0,9375	C_SLU_STATICA	-583,37	17,437	-2,996	-2,4486	-2,9779	-205,293
744	0	C_SLV_SX-q=1.5	-104,318	148,633	33,513	27,4352	21,0356	691,0805
744	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-89,953	148,633	33,513	27,4352	10,5019	621,6412
744	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-75,587	148,633	33,513	27,4352	18,5463	552,2469
744	0	C_SLV_SX-q=1.5	-742,36	-127,807	-34,477	-31,6707	-25,2767	-915,749
744	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-727,995	-127,807	-34,477	-31,6707	-14,2912	-856,072
744	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-713,63	-127,807	-34,477	-31,6707	-21,8839	-796,44
744	0	C_SLV_SY-q=1.5	-304,575	62,432	18,848	28,3967	19,3892	187,4308

744	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-290,21	62,432	18,848	28,3967	20,1367	158,4178
744	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-275,845	62,432	18,848	28,3967	26,6502	129,4542
744	0	C_SLV_SY-q=1.5	-542,103	-41,606	-19,812	-32,6321	-23,6303	-412,1
744	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-527,738	-41,606	-19,812	-32,6321	-23,926	-392,849
744	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-513,373	-41,606	-19,812	-32,6321	-29,9877	-373,647
745	0	C_SLU_STATICA	-596,841	164,296	7,068	-1,0904	1,9015	55,0891
745	0,5575	C_SLU_STATICA	-574,63	164,296	7,068	-1,0904	-2,0389	-36,5061
745	1,115	C_SLU_STATICA	-552,42	164,296	7,068	-1,0904	-5,9793	-128,101
745	0	C_SLV_SX-q=1.5	-87,012	484,252	8,385	1,828	2,2829	345,4556
745	0,5575	C_SLV_SX-q=1.5	-69,927	484,252	8,385	1,828	5,1017	528,1037
745	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-52,842	484,252	8,385	1,828	8,136	710,7725
745	0	C_SLV_SX-q=1.5	-728,241	-327,684	-5,541	-2,3904	-1,7737	-311,454
745	0,5575	C_SLV_SX-q=1.5	-711,156	-327,684	-5,541	-2,3904	-6,178	-581,388
745	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-694,071	-327,684	-5,541	-2,3904	-10,7978	-851,343
745	0	C_SLV_SY-q=1.5	-288,444	230,072	7,212	1,2335	1,6696	139,3064
745	0,5575	C_SLV_SY-q=1.5	-271,359	230,072	7,212	1,2335	3,9393	180,2218
745	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-254,274	230,072	7,212	1,2335	6,3448	221,1742
745	0	C_SLV_SY-q=1.5	-526,809	-73,504	-4,368	-1,7959	-1,1604	-105,304
745	0,5575	C_SLV_SY-q=1.5	-509,724	-73,504	-4,368	-1,7959	-5,0156	-233,506
745	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-492,639	-73,504	-4,368	-1,7959	-9,0066	-361,745
746	0,15	C_SLU_STATICA	-641,059	137,737	7,509	-2,1812	5,9748	200,8675
746	0,6325	C_SLU_STATICA	-621,837	137,737	7,509	-2,1812	2,3518	134,4092
746	1,115	C_SLU_STATICA	-602,614	137,737	7,509	-2,1812	-1,2711	67,9509
746	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-257,186	454,911	5,139	0,4266	3,8681	105,6841
746	0,6325	C_SLV_SX-q=1.5	-242,399	454,911	5,139	0,4266	1,3928	264,0396
746	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-227,613	454,911	5,139	0,4266	0,3189	423,3943
746	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-606,219	-330,364	-1,984	-1,3194	-1,6078	72,9035
746	0,6325	C_SLV_SX-q=1.5	-591,432	-330,364	-1,984	-1,3194	-0,6549	-145,546
746	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-576,646	-330,364	-1,984	-1,3194	-1,1034	-364,994
746	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-366,995	209,02	5,255	0,3315	3,8761	96,3133
746	0,6325	C_SLV_SY-q=1.5	-352,208	209,02	5,255	0,3315	1,3463	135,3666
746	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-337,421	209,02	5,255	0,3315	0,4241	176,0429
746	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-496,41	-84,473	-2,1	-1,2244	-1,6158	82,2743
746	0,6325	C_SLV_SY-q=1.5	-481,624	-84,473	-2,1	-1,2244	-0,6084	-16,8729
746	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-466,837	-84,473	-2,1	-1,2244	-1,2086	-117,643
751	0,15	C_SLU_STATICA	-643,804	132,632	2,37	-0,6793	1,9636	204,184
751	0,6325	C_SLU_STATICA	-624,582	132,632	2,37	-0,6793	0,8199	140,189
751	1,115	C_SLU_STATICA	-605,359	132,632	2,37	-0,6793	-0,3238	76,1941
751	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-212,494	546,259	1,791	0,5028	1,4267	112,0535
751	0,6325	C_SLV_SX-q=1.5	-197,707	546,259	1,791	0,5028	0,5644	320,6154
751	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-182,921	546,259	1,791	0,5028	0,3171	529,9131
751	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-649,108	-433,866	-1,914	-0,4429	-1,5376	69,7195
751	0,6325	C_SLV_SX-q=1.5	-634,321	-433,866	-1,914	-0,4429	-0,6158	-193,072
751	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-619,535	-433,866	-1,914	-0,4429	-0,3091	-456,599
751	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-352,731	224,96	2,767	0,6248	2,1811	99,3509

751	0,6325	C_SLV_SY-q=1.5	-337,944	224,96	2,767	0,6248	0,8485	152,4989
751	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-323,158	224,96	2,767	0,6248	0,5066	206,7301
751	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-508,871	-112,567	-2,891	-0,5649	-2,292	82,4221
751	0,6325	C_SLV_SY-q=1.5	-494,084	-112,567	-2,891	-0,5649	-0,8999	-24,9555
751	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-479,298	-112,567	-2,891	-0,5649	-0,4985	-133,416
752	0	C_SLU_STATICA	-596,601	158,67	2,331	-0,3446	0,5981	66,0509
752	0,5575	C_SLU_STATICA	-574,39	158,67	2,331	-0,3446	-0,7016	-22,4076
752	1,115	C_SLU_STATICA	-552,18	158,67	2,331	-0,3446	-2,0013	-110,866
752	0	C_SLV_SX-q=1.5	-4,924	578,138	3,066	0,7988	1,0437	436,1303
752	0,5575	C_SLV_SX-q=1.5	12,161	578,138	3,066	0,7988	2,6067	678,6039
752	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	29,246	578,138	3,066	0,7988	4,293	921,0987
752	0	C_SLV_SX-q=1.5	-807,795	-434,996	-3,098	-0,8318	-1,1969	-385,391
752	0,5575	C_SLV_SX-q=1.5	-790,71	-434,996	-3,098	-0,8318	-2,7421	-707,666
752	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-773,625	-434,996	-3,098	-0,8318	-4,4107	-1029,96
752	0	C_SLV_SY-q=1.5	-265,16	245,926	4,283	0,953	1,2872	166,9947
752	0,5575	C_SLV_SY-q=1.5	-248,075	245,926	4,283	0,953	3,5829	224,225
752	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-230,99	245,926	4,283	0,953	5,9635	281,4967
752	0	C_SLV_SY-q=1.5	-547,558	-102,784	-4,315	-0,9861	-1,4404	-116,255
752	0,5575	C_SLV_SY-q=1.5	-530,473	-102,784	-4,315	-0,9861	-3,7183	-253,287
752	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-513,388	-102,784	-4,315	-0,9861	-6,0812	-390,36
753	0	C_SLU_STATICA	-611,414	27,583	-0,511	-0,5307	-1,8437	-164,791
753	0,46875	C_SLU_STATICA	-592,739	27,583	-0,511	-0,5307	-1,6043	-177,721
753	0,9375	C_SLU_STATICA	-574,065	27,583	-0,511	-0,5307	-1,365	-190,65
753	0	C_SLV_SX-q=1.5	-13,95	187,824	12,021	17,6545	11,9723	908,827
753	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	0,415	187,824	12,021	17,6545	11,9717	821,1793
753	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	14,781	187,824	12,021	17,6545	14,529	733,611
753	0	C_SLV_SX-q=1.5	-819,165	-151,59	-11,621	-18,7342	-12,6856	-1093,07
753	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-804,8	-151,59	-11,621	-18,7342	-12,8728	-1022,41
753	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-790,435	-151,59	-11,621	-18,7342	-15,6178	-951,826
753	0	C_SLV_SY-q=1.5	-274,27	78,227	12,103	27,2805	17,6367	252,3397
753	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-259,904	78,227	12,103	27,2805	21,3468	216,1971
753	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-245,539	78,227	12,103	27,2805	25,8739	180,1703
753	0	C_SLV_SY-q=1.5	-558,846	-41,993	-11,703	-28,3602	-18,35	-436,585
753	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-544,48	-41,993	-11,703	-28,3602	-22,2478	-417,427
753	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-530,115	-41,993	-11,703	-28,3602	-26,9627	-398,385
754	0	C_SLU_STATICA	-664,958	22,679	1,392	-2,0053	-3,6589	-259,974
754	0,46875	C_SLU_STATICA	-646,283	22,679	1,392	-2,0053	-4,3111	-270,604
754	0,9375	C_SLU_STATICA	-627,609	22,679	1,392	-2,0053	-4,9634	-281,235
754	0	C_SLV_SX-q=1.5	-165,213	193,977	30,449	36,6432	52,5975	767,3495
754	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-150,848	193,977	30,449	36,6432	64,6886	676,9164
754	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-136,483	193,977	30,449	36,6432	77,2383	586,5991
754	0	C_SLV_SX-q=1.5	-729,964	-163,137	-28,706	-38,8381	-56,4677	-1076,84
754	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-715,599	-163,137	-28,706	-38,8381	-69,3758	-1000,86
754	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-701,234	-163,137	-28,706	-38,8381	-82,7425	-924,999
754	0	C_SLV_SY-q=1.5	-345,796	78,435	50,816	62,6986	94,4471	161,7122

754	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-331,431	78,435	50,816	62,6986	117,0125	125,6742
754	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-317,066	78,435	50,816	62,6986	139,7246	89,8202
754	0	C_SLV_SY-q=1.5	-549,381	-47,595	-49,073	-64,8935	-98,3172	-471,199
754	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-535,016	-47,595	-49,073	-64,8935	-121,7	-449,618
754	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-520,651	-47,595	-49,073	-64,8935	-145,229	-428,22
769	0,15	C_SLU_STATICA	-645,08	133,898	1,086	-0,2889	0,863	204,6631
769	0,6325	C_SLU_STATICA	-625,857	133,898	1,086	-0,2889	0,3389	140,0572
769	1,115	C_SLU_STATICA	-606,635	133,898	1,086	-0,2889	-0,1852	75,4514
769	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-244,919	474,593	2,918	0,7117	2,299	108,3776
769	0,6325	C_SLV_SX-q=1.5	-230,132	474,593	2,918	0,7117	0,8927	281,6783
769	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-215,346	474,593	2,918	0,7117	0,5158	455,9912
769	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-615,415	-361,383	-3,232	-0,5861	-2,6103	73,1823
769	0,6325	C_SLV_SX-q=1.5	-600,628	-361,383	-3,232	-0,5861	-1,0525	-154,742
769	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-585,842	-361,383	-3,232	-0,5861	-0,5242	-383,679
769	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-359,888	214,677	3,948	0,9723	3,1159	98,9083
769	0,6325	C_SLV_SY-q=1.5	-345,101	214,677	3,948	0,9723	1,2137	145,9703
769	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-330,314	214,677	3,948	0,9723	0,6945	194,8127
769	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-500,447	-101,467	-4,262	-0,8468	-3,4272	82,6517
769	0,6325	C_SLV_SY-q=1.5	-485,66	-101,467	-4,262	-0,8468	-1,3735	-19,0342
769	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-470,873	-101,467	-4,262	-0,8468	-0,7029	-122,5
770	0	C_SLU_STATICA	-596,872	160,011	1,196	-0,1957	0,1527	65,9075
770	0,5575	C_SLU_STATICA	-574,661	160,011	1,196	-0,1957	-0,514	-23,2986
770	1,115	C_SLU_STATICA	-552,451	160,011	1,196	-0,1957	-1,1806	-112,505
770	0	C_SLV_SX-q=1.5	-63,755	504,066	4,664	1,1555	1,0519	374,0224
770	0,5575	C_SLV_SX-q=1.5	-46,67	504,066	4,664	1,1555	3,4956	574,787
770	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-29,585	504,066	4,664	1,1555	6,1244	775,5755
770	0	C_SLV_SX-q=1.5	-747,491	-360,19	-4,785	-1,1728	-1,3226	-324,222
770	0,5575	C_SLV_SX-q=1.5	-730,406	-360,19	-4,785	-1,1728	-3,6985	-605,198
770	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-713,321	-360,19	-4,785	-1,1728	-6,2594	-886,198
770	0	C_SLV_SY-q=1.5	-276,389	235,376	5,701	1,2556	1,2432	156,9101
770	0,5575	C_SLV_SY-q=1.5	-259,304	235,376	5,701	1,2556	4,281	207,8416
770	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-242,219	235,376	5,701	1,2556	7,4918	258,819
770	0	C_SLV_SY-q=1.5	-534,857	-91,499	-5,823	-1,2728	-1,514	-107,11
770	0,5575	C_SLV_SY-q=1.5	-517,772	-91,499	-5,823	-1,2728	-4,4839	-238,253
770	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-500,687	-91,499	-5,823	-1,2728	-7,6269	-369,441
771	0	C_SLU_STATICA	-611,033	26,082	0,023	-1,4608	-1,7855	-165,979
771	0,46875	C_SLU_STATICA	-592,358	26,082	0,023	-1,4608	-1,7962	-178,204
771	0,9375	C_SLU_STATICA	-573,684	26,082	0,023	-1,4608	-1,807	-190,43
771	0	C_SLV_SX-q=1.5	-72,335	160,991	11,568	21,0736	15,2643	758,9638
771	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-57,969	160,991	11,568	21,0736	13,7291	683,9188
771	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-43,604	160,991	11,568	21,0736	13,5265	608,9526
771	0	C_SLV_SX-q=1.5	-759,412	-126,819	-10,914	-22,843	-16,4716	-945,036
771	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-745,047	-126,819	-10,914	-22,843	-15,2431	-886,009
771	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-730,682	-126,819	-10,914	-22,843	-15,3472	-827,061
771	0	C_SLV_SY-q=1.5	-285,933	72,145	13,334	29,0356	19,827	229,0945

771	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-271,567	72,145	13,334	29,0356	22,9315	195,846
771	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-257,202	72,145	13,334	29,0356	26,734	162,7056
771	0	C_SLV_SY-q=1.5	-545,814	-37,973	-12,68	-30,8049	-21,0343	-415,166
771	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-531,449	-37,973	-12,68	-30,8049	-24,4454	-397,936
771	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-517,083	-37,973	-12,68	-30,8049	-28,5547	-380,814
772	0	C_SLU_STATICA	-664,633	21,14	1,234	-2,7174	-5,2665	-259,701
772	0,46875	C_SLU_STATICA	-645,958	21,14	1,234	-2,7174	-5,8451	-269,61
772	0,9375	C_SLU_STATICA	-627,283	21,14	1,234	-2,7174	-6,4237	-279,52
772	0	C_SLV_SX-q=1.5	-205,465	165,778	25,927	42,18	56,9034	630,4317
772	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-191,1	165,778	25,927	42,18	67,1032	553,222
772	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-176,735	165,778	25,927	42,18	77,6105	476,1212
772	0	C_SLV_SX-q=1.5	-688,677	-137,02	-24,575	-44,9041	-62,4839	-939,935
772	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-674,312	-137,02	-24,575	-44,9041	-73,3173	-876,206
772	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-659,947	-137,02	-24,575	-44,9041	-84,4583	-812,586
772	0	C_SLV_SY-q=1.5	-355,326	72,153	50,978	65,9046	98,9403	142,4149
772	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-340,961	72,153	50,978	65,9046	121,6454	109,2945
772	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-326,596	72,153	50,978	65,9046	144,4947	76,3255
772	0	C_SLV_SY-q=1.5	-538,816	-43,394	-49,626	-68,6288	-104,521	-451,918
772	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-524,451	-43,394	-49,626	-68,6288	-127,86	-432,279
772	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-510,086	-43,394	-49,626	-68,6288	-151,343	-412,79
787	0,15	C_SLU_STATICA	-613,631	92,928	-5,16	1,3091	-2,6932	106,7851
787	0,6325	C_SLU_STATICA	-594,409	92,928	-5,16	1,3091	-0,2036	61,9472
787	1,115	C_SLU_STATICA	-575,186	92,928	-5,16	1,3091	2,286	17,1093
787	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-234,599	420,878	2,423	2,1218	2,7224	41,5169
787	0,6325	C_SLV_SX-q=1.5	-219,812	420,878	2,423	2,1218	1,5565	213,4925
787	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-205,025	420,878	2,423	2,1218	2,5678	386,0038
787	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-574,572	-357,581	-8,984	-0,3671	-6,1117	11,6603
787	0,6325	C_SLV_SX-q=1.5	-559,785	-357,581	-8,984	-0,3671	-1,7798	-190,856
787	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-544,999	-357,581	-8,984	-0,3671	0,3748	-393,909
787	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-285,257	301,721	4,674	2,654	4,4332	37,6274
787	0,6325	C_SLV_SY-q=1.5	-270,471	301,721	4,674	2,654	2,1811	151,7936
787	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-255,684	301,721	4,674	2,654	3,0289	266,7982
787	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-523,913	-238,424	-11,235	-0,8993	-7,8225	15,5497
787	0,6325	C_SLV_SY-q=1.5	-509,126	-238,424	-11,235	-0,8993	-2,4045	-129,157
787	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-494,34	-238,424	-11,235	-0,8993	-0,0863	-274,703
788	0	C_SLU_STATICA	-592,815	112,129	-7,227	0,7878	0,8431	-7,7637
788	0,5575	C_SLU_STATICA	-570,605	112,129	-7,227	0,7878	4,8719	-70,2758
788	1,115	C_SLU_STATICA	-548,394	112,129	-7,227	0,7878	8,9007	-132,788
788	0	C_SLV_SX-q=1.5	-81,167	445,427	3,863	2,4058	1,8676	300,6727
788	0,5575	C_SLV_SX-q=1.5	-64,082	445,427	3,863	2,4058	8,6311	501,7433
788	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-46,997	445,427	3,863	2,4058	15,6747	702,8225
788	0	C_SLV_SX-q=1.5	-711,133	-360,691	-12,706	-1,592	-0,8657	-348,826
788	0,5575	C_SLV_SX-q=1.5	-694,048	-360,691	-12,706	-1,592	-2,6996	-597,137
788	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-676,963	-360,691	-12,706	-1,592	-4,8137	-845,457
788	0	C_SLV_SY-q=1.5	-177,311	322,251	6,311	2,8052	1,8327	202,23

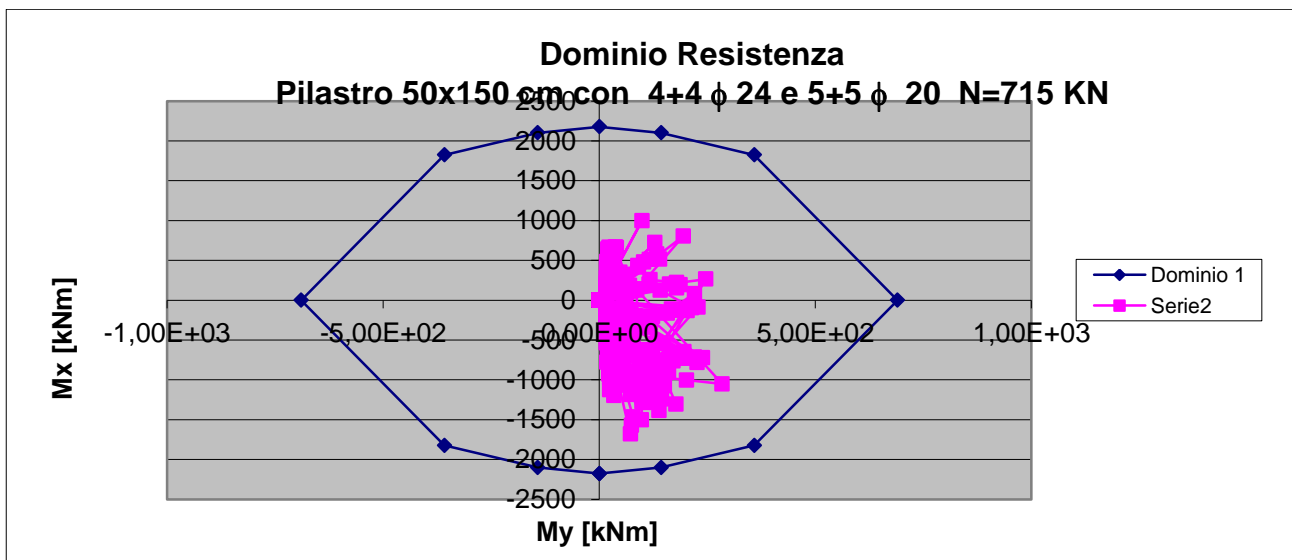
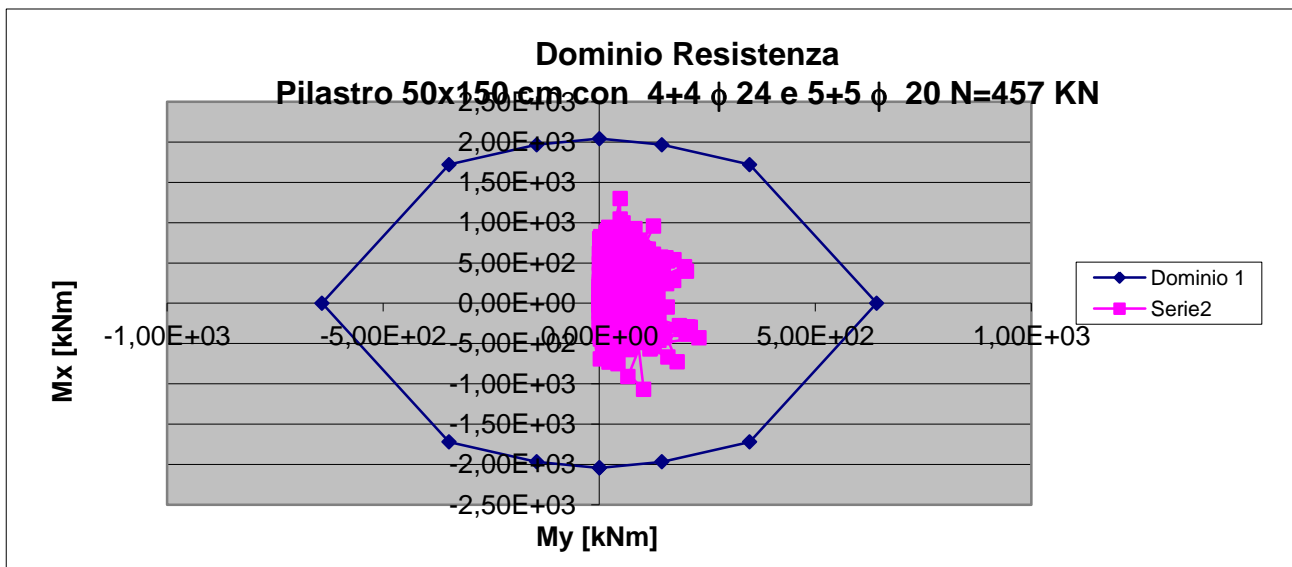
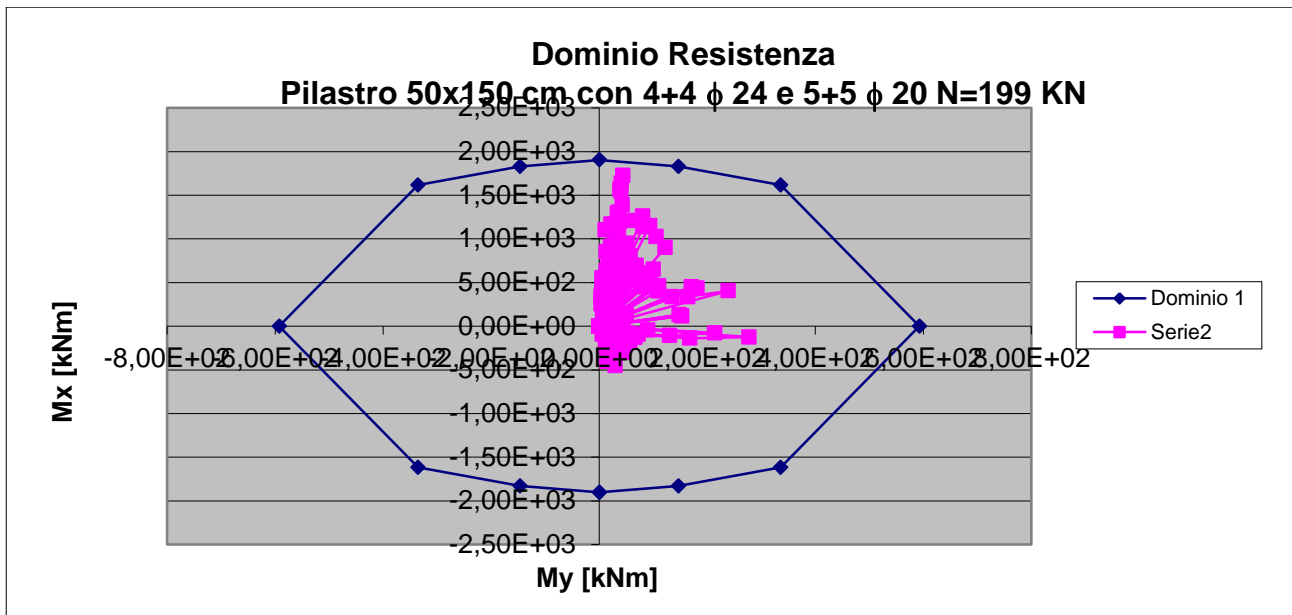
788	0,5575	C_SLV_SY-q=1.5	-160,226	322,251	6,311	2,8052	10,0043	334,6207
788	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-143,141	322,251	6,311	2,8052	18,4254	467,0253
788	0	C_SLV_SY-q=1.5	-614,99	-237,515	-15,154	-1,9914	-0,8308	-250,383
788	0,5575	C_SLV_SY-q=1.5	-597,905	-237,515	-15,154	-1,9914	-4,0728	-430,014
788	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-580,82	-237,515	-15,154	-1,9914	-7,5644	-609,659
789	0	C_SLU_STATICA	-692,834	26,362	14,739	3,8781	9,0281	-203,581
789	0,46875	C_SLU_STATICA	-674,159	26,362	14,739	3,8781	2,1191	-215,938
789	0,9375	C_SLU_STATICA	-655,485	26,362	14,739	3,8781	-4,7899	-228,296
789	0	C_SLV_SX-q=1.5	-146,486	141,261	25,648	31,396	28,3297	678,8057
789	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-132,121	141,261	25,648	31,396	21,3223	616,6031
789	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-117,756	141,261	25,648	31,396	17,1229	555,0685
789	0	C_SLV_SX-q=1.5	-779,096	-110,665	-9,397	-27,9686	-18,3635	-916,262
789	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-764,73	-110,665	-9,397	-27,9686	-18,9737	-868,401
789	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-750,365	-110,665	-9,397	-27,9686	-22,3919	-821,208
789	0	C_SLV_SY-q=1.5	-244,541	107,413	26,364	41,9562	35,1762	437,186
789	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-230,176	107,413	26,364	41,9562	33,1961	390,0078
789	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-215,811	107,413	26,364	41,9562	33,058	343,387
789	0	C_SLV_SY-q=1.5	-681,04	-76,817	-10,113	-38,5288	-25,21	-674,642
789	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-666,675	-76,817	-10,113	-38,5288	-30,8475	-641,806
789	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-652,31	-76,817	-10,113	-38,5288	-38,327	-609,527
790	0	C_SLU_STATICA	-774,184	23,682	20,35	-0,628	-7,8873	-318,371
790	0,46875	C_SLU_STATICA	-755,509	23,682	20,35	-0,628	-17,4261	-329,472
790	0,9375	C_SLU_STATICA	-736,834	23,682	20,35	-0,628	-26,965	-340,573
790	0	C_SLV_SX-q=1.5	-295,467	146,838	43,625	52,9343	66,3721	564,9942
790	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-281,101	146,838	43,625	52,9343	72,7846	501,2774
790	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-266,736	146,838	43,625	52,9343	80,2347	438,5137
790	0	C_SLV_SX-q=1.5	-726,875	-118,619	-22,223	-54,0155	-75,6949	-948,042
790	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-712,51	-118,619	-22,223	-54,0155	-92,1394	-897,553
790	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-698,145	-118,619	-22,223	-54,0155	-109,622	-848,017
790	0	C_SLV_SY-q=1.5	-367,569	111,005	69,189	81,5359	114,7642	336,4739
790	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-353,204	111,005	69,189	81,5359	135,1006	288,6543
790	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-338,838	111,005	69,189	81,5359	156,0196	241,6586
790	0	C_SLV_SY-q=1.5	-654,773	-82,786	-47,787	-82,6171	-124,087	-719,522
790	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-640,408	-82,786	-47,787	-82,6171	-154,455	-684,93
790	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-626,042	-82,786	-47,787	-82,6171	-185,406	-651,161
805	0,15	C_SLU_STATICA	-850,781	61,256	16,56	-9,7874	0,6596	-1,5836
805	0,54375	C_SLU_STATICA	-835,094	61,256	16,56	-9,7874	-5,8608	-25,7031
805	0,9375	C_SLU_STATICA	-819,407	61,256	16,56	-9,7874	-12,3813	-49,8225
805	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-258,18	415,694	36,965	26,4478	28,7309	1270,139
805	0,54375	C_SLV_SX-q=1.5	-246,113	415,694	36,965	26,4478	28,0368	1108,285
805	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-234,046	415,694	36,965	26,4478	29,7063	946,9811
805	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-872,924	-327,061	-15,156	-36,2579	-25,8147	-1235,63
805	0,54375	C_SLV_SX-q=1.5	-860,857	-327,061	-15,156	-36,2579	-33,7079	-1108,68
805	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-848,79	-327,061	-15,156	-36,2579	-43,9646	-982,272
805	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-266,84	307,012	54,456	40,4134	42,08	893,9751

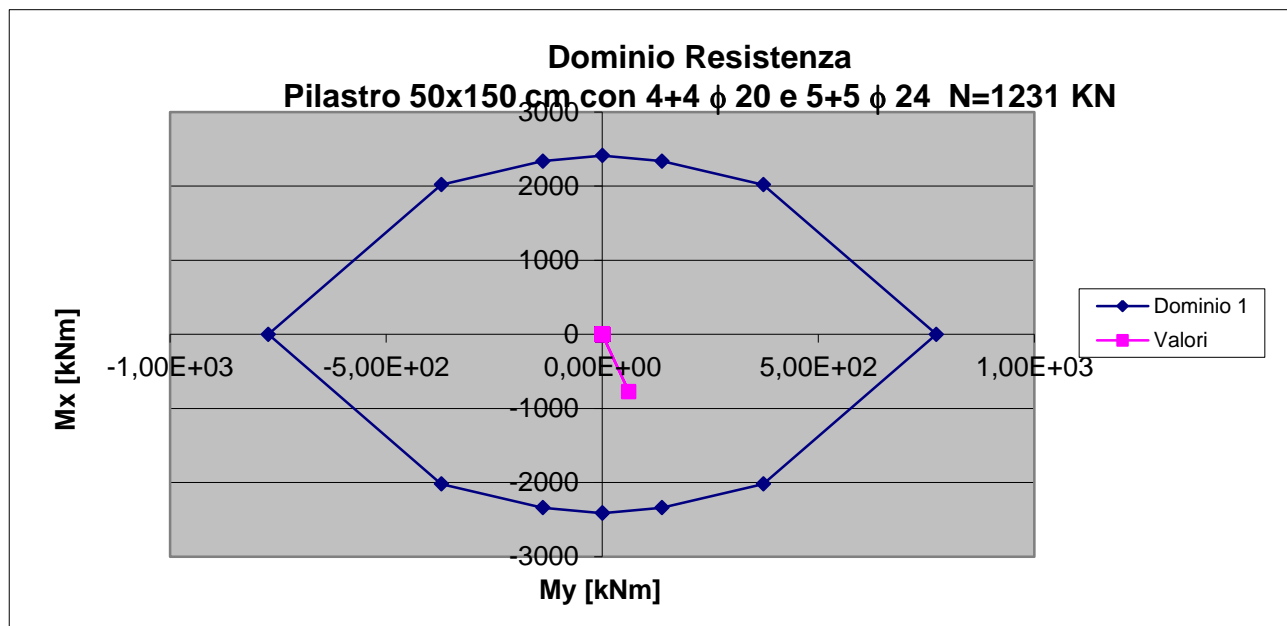
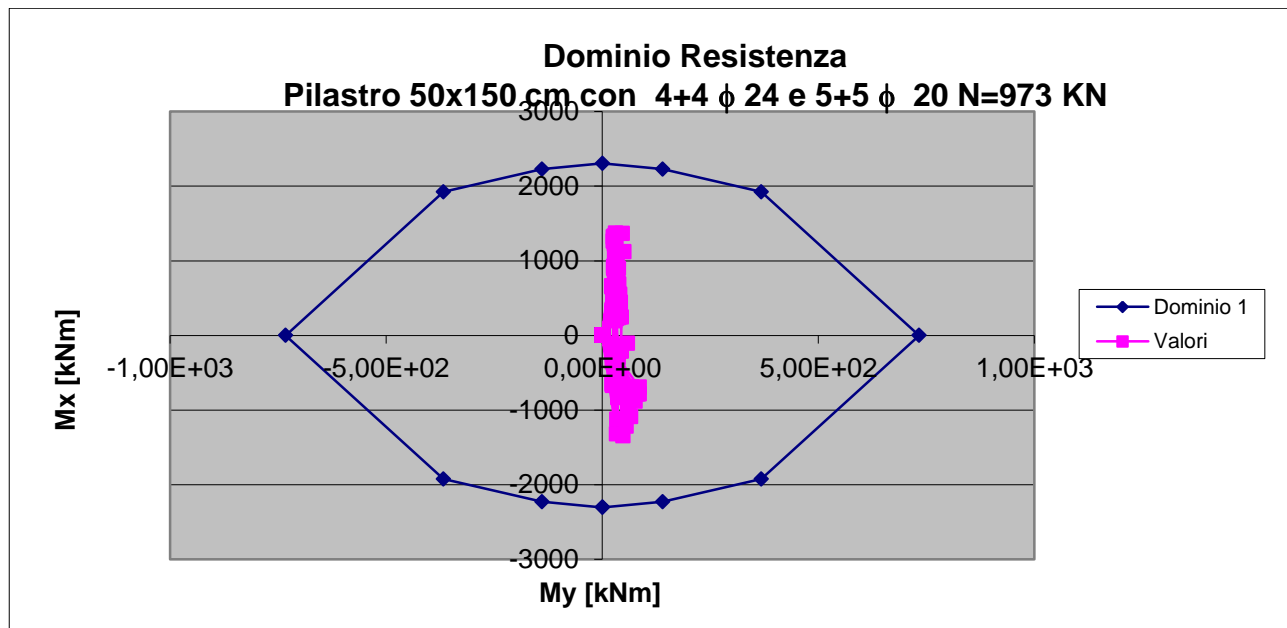
805	0,54375	C_SLV_SY-q=1.5	-254,773	307,012	54,456	40,4134	48,6925	774,8846
805	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-242,706	307,012	54,456	40,4134	57,9258	656,3421
805	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-864,264	-218,379	-32,647	-50,2234	-39,1638	-859,467
805	0,54375	C_SLV_SY-q=1.5	-852,198	-218,379	-32,647	-50,2234	-54,3636	-775,276
805	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-840,131	-218,379	-32,647	-50,2234	-72,1841	-691,633
806	0	C_SLU_STATICA	-844,56	62,393	0,621	1,622	-12,6436	-70,3267
806	0,46875	C_SLU_STATICA	-825,885	62,393	0,621	1,622	-12,9347	-99,5734
806	0,9375	C_SLU_STATICA	-807,21	62,393	0,621	1,622	-13,2258	-128,82
806	0	C_SLV_SX-q=1.5	-351,945	422,833	48,347	43,5989	54,6806	998,0812
806	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-337,58	422,833	48,347	43,5989	72,29	803,5465
806	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-323,215	422,833	48,347	43,5989	91,7027	610,8945
806	0	C_SLV_SX-q=1.5	-762,898	-332,584	-46,705	-39,2019	-67,8044	-1059,75
806	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-748,533	-332,584	-46,705	-39,2019	-86,1834	-907,524
806	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-734,168	-332,584	-46,705	-39,2019	-106,366	-757,177
806	0	C_SLV_SY-q=1.5	-343,517	312,768	75,835	67,6964	99,975	692,9569
806	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-329,152	312,768	75,835	67,6964	130,3927	549,954
806	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-314,786	312,768	75,835	67,6964	162,5387	408,8069
806	0	C_SLV_SY-q=1.5	-771,327	-222,518	-74,193	-63,2994	-113,099	-754,63
806	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-756,961	-222,518	-74,193	-63,2994	-144,286	-653,932
806	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-742,596	-222,518	-74,193	-63,2994	-177,202	-555,089

A favore di sicurezza le verifiche sono condotte senza considerare l'apporto della resistenza delle strutture esistente (pilastri esistenti) e verificando le nuove strutture con i materiali con caratteristiche pari a quelle delle strutture esistenti.

Per i diversi intervalli di sforzo normale cui sono sottoposti i singoli elementi è stato calcolato il dominio resistente ed è stato verificato che lo stato sollecitante (momenti flettenti nelle due direzioni) fosse contenuto all'interno del perimetro del dominio resistente relativo allo sforzo normale di riferimento.

Di seguito si riportano le immagini dei domini resistenti per i diversi intervalli di sforzo normale e l'indicazione dello stato sollecitante dei diversi pilastri, da cui si evince che, ricadendo sempre all'interno dei domini resistenti di riferimento, le verifiche a pressoflessione risultano soddisfatte.





12.3.2 Pilastri 50x150new taglio - modello con tamponamenti

Si considera a favore di sicurezza solamente la porzione di nuova costruzione, trascurando il contributo del pilastro esistente.

CALCOLO TAGLIO RESISTENTE $V_{2,Rd}$

Caratteristiche sezione e armatura

h	1500 mm
b_w	500 mm
d	1450 mm
ΦA_{sw}	12 mm
passo s	10 cm

bracci 2
 α_{Asw} 90 °
 ctg(θ) 1,73

Caratteristiche materiali e coefficienti

f_{yk} 450 N/mm²
 f_{ck} 25 N/mm²
 R_{ck} 30 N/mm²
 γ_c 1,5
 γ_s 1,15
 α_{cc} 0,85

A_{sw} 226,19 mm²

$\sin^2(\theta)$ 0,2499133
 θ 0,5234987 rad
 θ 29,99 ° ctg(θ)

MIN FS

Esito verifica a taglio **1,98** verifica soddisfatta

Frame	Station	OutputCase	V2 _{sd}	N _{sd}	V2 _{Rd}	FS
Text	m	Text	KN	KN	KN	
64	0	C_SLU_STATICA	19,96	-618,69	1998,27	100,11
64	0,25	C_SLU_STATICA	19,96	-608,73	1998,27	100,11
64	0,5	C_SLU_STATICA	19,96	-598,77	1998,27	100,11
64	0	C_SLV_SX-q=1.5	349,42	-127,60	1998,27	5,72
64	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	349,42	-119,94	1998,27	5,72
64	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	349,42	-112,28	1998,27	5,72
64	0	C_SLV_SX-q=1.5	-317,10	-714,18	1998,27	6,30
64	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	-317,10	-706,52	1998,27	6,30
64	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-317,10	-698,86	1998,27	6,30
64	0	C_SLV_SY-q=1.5	254,11	-209,59	1998,27	7,86
64	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	254,11	-201,93	1998,27	7,86
64	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	254,11	-194,26	1998,27	7,86
64	0	C_SLV_SY-q=1.5	-221,79	-632,19	1998,27	9,01
64	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	-221,79	-624,53	1998,27	9,01
64	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-221,79	-616,87	1998,27	9,01
71	0,198	C_SLU_STATICA	49,44	-712,31	1998,27	40,42
71	0,199	C_SLU_STATICA	49,44	-712,27	1998,27	40,42
71	0,2	C_SLU_STATICA	49,44	-712,23	1998,27	40,42
71	0,198	C_SLV_SX-q=1.5	958,15	-152,47	1998,27	2,09
71	0,199	C_SLV_SX-q=1.5	958,15	-152,44	1998,27	2,09
71	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	958,15	-152,40	1998,27	2,09

71	0,198	C_SLV_SX-q=1.5	-892,22	-819,63	1998,27	2,24
71	0,199	C_SLV_SX-q=1.5	-892,22	-819,60	1998,27	2,24
71	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	-892,22	-819,57	1998,27	2,24
71	0,198	C_SLV_SY-q=1.5	692,44	-245,01	1998,27	2,89
71	0,199	C_SLV_SY-q=1.5	692,44	-244,98	1998,27	2,89
71	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	692,44	-244,95	1998,27	2,89
71	0,198	C_SLV_SY-q=1.5	-626,52	-727,09	1998,27	3,19
71	0,199	C_SLV_SY-q=1.5	-626,52	-727,06	1998,27	3,19
71	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	-626,52	-727,02	1998,27	3,19
73	0	C_SLU_STATICA	6,14	-399,91	1998,27	325,34
73	0,535	C_SLU_STATICA	6,14	-378,60	1998,27	325,34
73	1,07	C_SLU_STATICA	6,14	-357,29	1998,27	325,34
73	0	C_SLV_SX-q=1.5	48,35	-198,31	1998,27	41,33
73	0,535	C_SLV_SX-q=1.5	48,35	-181,91	1998,27	41,33
73	1,07	C_SLV_SX-q=1.5	48,35	-165,52	1998,27	41,33
73	0	C_SLV_SX-q=1.5	-39,58	-406,79	1998,27	50,49
73	0,535	C_SLV_SX-q=1.5	-39,58	-390,40	1998,27	50,49
73	1,07	C_SLV_SX-q=1.5	-39,58	-374,00	1998,27	50,49
73	0	C_SLV_SY-q=1.5	101,48	-73,93	1998,27	19,69
73	0,535	C_SLV_SY-q=1.5	101,48	-57,53	1998,27	19,69
73	1,07	C_SLV_SY-q=1.5	101,48	-41,14	1998,27	19,69
73	0	C_SLV_SY-q=1.5	-92,70	-531,17	1998,27	21,56
73	0,535	C_SLV_SY-q=1.5	-92,70	-514,78	1998,27	21,56
73	1,07	C_SLV_SY-q=1.5	-92,70	-498,38	1998,27	21,56
97	0	C_SLU_STATICA	-97,10	-871,68	1998,27	20,58
97	0,65	C_SLU_STATICA	-97,10	-845,79	1998,27	20,58
97	1,3	C_SLU_STATICA	-97,10	-819,89	1998,27	20,58
97	0	C_SLV_SX-q=1.5	143,22	-533,17	1998,27	13,95
97	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	143,22	-513,25	1998,27	13,95
97	1,3	C_SLV_SX-q=1.5	143,22	-493,33	1998,27	13,95
97	0	C_SLV_SX-q=1.5	-233,62	-647,51	1998,27	8,55
97	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-233,62	-627,59	1998,27	8,55
97	1,3	C_SLV_SX-q=1.5	-233,62	-607,67	1998,27	8,55
97	0	C_SLV_SY-q=1.5	36,00	-557,88	1998,27	55,50
97	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	36,00	-537,96	1998,27	55,50
97	1,3	C_SLV_SY-q=1.5	36,00	-518,05	1998,27	55,50
97	0	C_SLV_SY-q=1.5	-126,40	-622,79	1998,27	15,81
97	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-126,40	-602,87	1998,27	15,81
97	1,3	C_SLV_SY-q=1.5	-126,40	-582,95	1998,27	15,81
98	0	C_SLU_STATICA	-108,24	-904,89	1998,27	18,46
98	0,5	C_SLU_STATICA	-108,24	-884,97	1998,27	18,46
98	1	C_SLU_STATICA	-108,24	-865,05	1998,27	18,46
98	0	C_SLV_SX-q=1.5	136,54	-507,34	1998,27	14,63
98	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	136,54	-492,01	1998,27	14,63
98	1	C_SLV_SX-q=1.5	136,54	-476,69	1998,27	14,63

98	0	C_SLV_SX-q=1.5	-241,33	-718,90	1998,27	8,28
98	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-241,33	-703,57	1998,27	8,28
98	1	C_SLV_SX-q=1.5	-241,33	-688,25	1998,27	8,28
98	0	C_SLV_SY-q=1.5	29,03	-558,66	1998,27	68,84
98	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	29,03	-543,34	1998,27	68,84
98	1	C_SLV_SY-q=1.5	29,03	-528,01	1998,27	68,84
98	0	C_SLV_SY-q=1.5	-133,82	-667,57	1998,27	14,93
98	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-133,82	-652,25	1998,27	14,93
98	1	C_SLV_SY-q=1.5	-133,82	-636,93	1998,27	14,93
101	0	C_SLU_STATICA	-114,64	-993,44	1998,27	17,43
101	0,5	C_SLU_STATICA	-114,64	-973,52	1998,27	17,43
101	1	C_SLU_STATICA	-114,64	-953,60	1998,27	17,43
101	0	C_SLV_SX-q=1.5	136,08	-542,41	1998,27	14,68
101	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	136,08	-527,09	1998,27	14,68
101	1	C_SLV_SX-q=1.5	136,08	-511,77	1998,27	14,68
101	0	C_SLV_SX-q=1.5	-249,02	-803,61	1998,27	8,02
101	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-249,02	-788,29	1998,27	8,02
101	1	C_SLV_SX-q=1.5	-249,02	-772,96	1998,27	8,02
101	0	C_SLV_SY-q=1.5	26,46	-603,73	1998,27	75,53
101	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	26,46	-588,41	1998,27	75,53
101	1	C_SLV_SY-q=1.5	26,46	-573,09	1998,27	75,53
101	0	C_SLV_SY-q=1.5	-139,40	-742,29	1998,27	14,33
101	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-139,40	-726,97	1998,27	14,33
101	1	C_SLV_SY-q=1.5	-139,40	-711,64	1998,27	14,33
116	0	C_SLU_STATICA	-119,56	-1406,72	1998,27	16,71
116	0,2	C_SLU_STATICA	-119,56	-1398,75	1998,27	16,71
116	0,4	C_SLU_STATICA	-119,56	-1390,78	1998,27	16,71
116	0	C_SLV_SX-q=1.5	142,98	-900,67	1998,27	13,98
116	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	142,98	-894,54	1998,27	13,98
116	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	142,98	-888,41	1998,27	13,98
116	0	C_SLV_SX-q=1.5	-260,24	-984,62	1998,27	7,68
116	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	-260,24	-978,49	1998,27	7,68
116	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-260,24	-972,36	1998,27	7,68
116	0	C_SLV_SY-q=1.5	28,13	-889,23	1998,27	71,03
116	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	28,13	-883,10	1998,27	71,03
116	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	28,13	-876,97	1998,27	71,03
116	0	C_SLV_SY-q=1.5	-145,39	-996,05	1998,27	13,74
116	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	-145,39	-989,93	1998,27	13,74
116	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-145,39	-983,80	1998,27	13,74
123	0	C_SLU_STATICA	-129,34	-1411,14	1998,27	15,45
123	0,2	C_SLU_STATICA	-129,34	-1403,17	1998,27	15,45
123	0,4	C_SLU_STATICA	-129,34	-1395,21	1998,27	15,45
123	0	C_SLV_SX-q=1.5	132,99	-909,45	1998,27	15,03
123	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	132,99	-903,32	1998,27	15,03
123	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	132,99	-897,19	1998,27	15,03

123	0	C_SLV_SX-q=1.5	-262,95	-978,60	1998,27	7,60
123	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	-262,95	-972,47	1998,27	7,60
123	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-262,95	-966,35	1998,27	7,60
123	0	C_SLV_SY-q=1.5	2,23	-918,40	1998,27	895,68
123	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	2,23	-912,27	1998,27	895,68
123	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	2,23	-906,15	1998,27	895,68
123	0	C_SLV_SY-q=1.5	-132,19	-969,65	1998,27	15,12
123	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	-132,19	-963,52	1998,27	15,12
123	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-132,19	-957,39	1998,27	15,12
153	0	C_SLU_STATICA	-106,12	-888,91	1998,27	18,83
153	0,65	C_SLU_STATICA	-106,12	-863,02	1998,27	18,83
153	1,3	C_SLU_STATICA	-106,12	-837,12	1998,27	18,83
153	0	C_SLV_SX-q=1.5	134,85	-546,93	1998,27	14,82
153	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	134,85	-527,01	1998,27	14,82
153	1,3	C_SLV_SX-q=1.5	134,85	-507,09	1998,27	14,82
153	0	C_SLV_SX-q=1.5	-237,11	-649,13	1998,27	8,43
153	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-237,11	-629,21	1998,27	8,43
153	1,3	C_SLV_SX-q=1.5	-237,11	-609,29	1998,27	8,43
153	0	C_SLV_SY-q=1.5	12,11	-574,41	1998,27	164,96
153	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	12,11	-554,49	1998,27	164,96
153	1,3	C_SLV_SY-q=1.5	12,11	-534,57	1998,27	164,96
153	0	C_SLV_SY-q=1.5	-114,38	-621,65	1998,27	17,47
153	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-114,38	-601,73	1998,27	17,47
153	1,3	C_SLV_SY-q=1.5	-114,38	-581,81	1998,27	17,47
156	0	C_SLU_STATICA	-118,17	-918,00	1998,27	16,91
156	0,5	C_SLU_STATICA	-118,17	-898,08	1998,27	16,91
156	1	C_SLU_STATICA	-118,17	-878,16	1998,27	16,91
156	0	C_SLV_SX-q=1.5	128,72	-522,76	1998,27	15,52
156	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	128,72	-507,44	1998,27	15,52
156	1	C_SLV_SX-q=1.5	128,72	-492,11	1998,27	15,52
156	0	C_SLV_SX-q=1.5	-246,27	-714,93	1998,27	8,11
156	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-246,27	-699,60	1998,27	8,11
156	1	C_SLV_SX-q=1.5	-246,27	-684,28	1998,27	8,11
156	0	C_SLV_SY-q=1.5	4,97	-580,31	1998,27	402,07
156	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	4,97	-564,99	1998,27	402,07
156	1	C_SLV_SY-q=1.5	4,97	-549,67	1998,27	402,07
156	0	C_SLV_SY-q=1.5	-122,52	-657,37	1998,27	16,31
156	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-122,52	-642,05	1998,27	16,31
156	1	C_SLV_SY-q=1.5	-122,52	-626,73	1998,27	16,31
157	0	C_SLU_STATICA	-125,45	-1021,61	1998,27	15,93
157	0,5	C_SLU_STATICA	-125,45	-1001,69	1998,27	15,93
157	1	C_SLU_STATICA	-125,45	-981,77	1998,27	15,93
157	0	C_SLV_SX-q=1.5	127,82	-577,49	1998,27	15,63
157	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	127,82	-562,17	1998,27	15,63
157	1	C_SLV_SX-q=1.5	127,82	-546,85	1998,27	15,63

157	0	C_SLV_SX-q=1.5	-254,60	-801,61	1998,27	7,85
157	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-254,60	-786,28	1998,27	7,85
157	1	C_SLV_SX-q=1.5	-254,60	-770,96	1998,27	7,85
157	0	C_SLV_SY-q=1.5	1,58	-644,56	1998,27	1265,53
157	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	1,58	-629,23	1998,27	1265,53
157	1	C_SLV_SY-q=1.5	1,58	-613,91	1998,27	1265,53
157	0	C_SLV_SY-q=1.5	-128,36	-734,54	1998,27	15,57
157	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-128,36	-719,22	1998,27	15,57
157	1	C_SLV_SY-q=1.5	-128,36	-703,89	1998,27	15,57
159	0,4	C_SLU_STATICA	-17,64	-821,66	1998,27	113,27
159	0,5825	C_SLU_STATICA	-17,64	-814,39	1998,27	113,27
159	0,765	C_SLU_STATICA	-17,64	-807,12	1998,27	113,27
159	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	147,40	-390,38	1998,27	13,56
159	0,5825	C_SLV_SX-q=1.5	147,40	-384,79	1998,27	13,56
159	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	147,40	-379,19	1998,27	13,56
159	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-173,01	-716,03	1998,27	11,55
159	0,5825	C_SLV_SX-q=1.5	-173,01	-710,44	1998,27	11,55
159	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-173,01	-704,84	1998,27	11,55
159	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	55,91	-476,27	1998,27	35,74
159	0,5825	C_SLV_SY-q=1.5	55,91	-470,68	1998,27	35,74
159	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	55,91	-465,08	1998,27	35,74
159	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-81,51	-630,14	1998,27	24,52
159	0,5825	C_SLV_SY-q=1.5	-81,51	-624,55	1998,27	24,52
159	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-81,51	-618,95	1998,27	24,52
185	0	C_SLU_STATICA	-125,88	-1408,22	1998,27	15,87
185	0,2	C_SLU_STATICA	-125,88	-1400,25	1998,27	15,87
185	0,4	C_SLU_STATICA	-125,88	-1392,29	1998,27	15,87
185	0	C_SLV_SX-q=1.5	149,97	-910,05	1998,27	13,32
185	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	149,97	-903,92	1998,27	13,32
185	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	149,97	-897,79	1998,27	13,32
185	0	C_SLV_SX-q=1.5	-274,76	-971,68	1998,27	7,27
185	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	-274,76	-965,55	1998,27	7,27
185	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-274,76	-959,42	1998,27	7,27
185	0	C_SLV_SY-q=1.5	13,29	-916,48	1998,27	150,32
185	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	13,29	-910,35	1998,27	150,32
185	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	13,29	-904,22	1998,27	150,32
185	0	C_SLV_SY-q=1.5	-138,08	-965,25	1998,27	14,47
185	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	-138,08	-959,12	1998,27	14,47
185	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-138,08	-952,99	1998,27	14,47
188	0	C_SLU_STATICA	-148,88	-1430,00	1998,27	13,42
188	0,2	C_SLU_STATICA	-148,88	-1422,04	1998,27	13,42
188	0,4	C_SLU_STATICA	-148,88	-1414,07	1998,27	13,42
188	0	C_SLV_SX-q=1.5	124,43	-925,84	1998,27	16,06
188	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	124,43	-919,71	1998,27	16,06
188	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	124,43	-913,58	1998,27	16,06

188	0	C_SLV_SX-q=1.5	-280,16	-979,78	1998,27	7,13
188	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	-280,16	-973,65	1998,27	7,13
188	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-280,16	-967,52	1998,27	7,13
188	0	C_SLV_SY-q=1.5	52,32	-929,29	1998,27	38,19
188	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	52,32	-923,16	1998,27	38,19
188	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	52,32	-917,03	1998,27	38,19
188	0	C_SLV_SY-q=1.5	-208,05	-976,33	1998,27	9,60
188	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	-208,05	-970,20	1998,27	9,60
188	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-208,05	-964,07	1998,27	9,60
191	0	C_SLU_STATICA	-102,41	-887,34	1998,27	19,51
191	0,65	C_SLU_STATICA	-102,41	-861,45	1998,27	19,51
191	1,3	C_SLU_STATICA	-102,41	-835,55	1998,27	19,51
191	0	C_SLV_SX-q=1.5	150,44	-545,08	1998,27	13,28
191	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	150,44	-525,16	1998,27	13,28
191	1,3	C_SLV_SX-q=1.5	150,44	-505,24	1998,27	13,28
191	0	C_SLV_SX-q=1.5	-247,38	-648,03	1998,27	8,08
191	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-247,38	-628,11	1998,27	8,08
191	1,3	C_SLV_SX-q=1.5	-247,38	-608,19	1998,27	8,08
191	0	C_SLV_SY-q=1.5	22,31	-574,38	1998,27	89,58
191	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	22,31	-554,46	1998,27	89,58
191	1,3	C_SLV_SY-q=1.5	22,31	-534,54	1998,27	89,58
191	0	C_SLV_SY-q=1.5	-119,25	-618,73	1998,27	16,76
191	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-119,25	-598,81	1998,27	16,76
191	1,3	C_SLV_SY-q=1.5	-119,25	-578,89	1998,27	16,76
192	0	C_SLU_STATICA	-114,07	-914,11	1998,27	17,52
192	0,5	C_SLU_STATICA	-114,07	-894,19	1998,27	17,52
192	1	C_SLU_STATICA	-114,07	-874,27	1998,27	17,52
192	0	C_SLV_SX-q=1.5	144,21	-514,04	1998,27	13,86
192	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	144,21	-498,72	1998,27	13,86
192	1	C_SLV_SX-q=1.5	144,21	-483,39	1998,27	13,86
192	0	C_SLV_SX-q=1.5	-256,02	-717,07	1998,27	7,81
192	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-256,02	-701,75	1998,27	7,81
192	1	C_SLV_SX-q=1.5	-256,02	-686,42	1998,27	7,81
192	0	C_SLV_SY-q=1.5	15,23	-575,57	1998,27	131,24
192	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	15,23	-560,24	1998,27	131,24
192	1	C_SLV_SY-q=1.5	15,23	-544,92	1998,27	131,24
192	0	C_SLV_SY-q=1.5	-127,04	-655,55	1998,27	15,73
192	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-127,04	-640,22	1998,27	15,73
192	1	C_SLV_SY-q=1.5	-127,04	-624,90	1998,27	15,73
193	0	C_SLU_STATICA	-121,26	-1007,27	1998,27	16,48
193	0,5	C_SLU_STATICA	-121,26	-987,35	1998,27	16,48
193	1	C_SLU_STATICA	-121,26	-967,43	1998,27	16,48
193	0	C_SLV_SX-q=1.5	143,82	-556,96	1998,27	13,89
193	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	143,82	-541,63	1998,27	13,89
193	1	C_SLV_SX-q=1.5	143,82	-526,31	1998,27	13,89

193	0	C_SLV_SX-q=1.5	-264,66	-801,14	1998,27	7,55
193	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-264,66	-785,82	1998,27	7,55
193	1	C_SLV_SX-q=1.5	-264,66	-770,50	1998,27	7,55
193	0	C_SLV_SY-q=1.5	12,25	-630,27	1998,27	163,18
193	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	12,25	-614,95	1998,27	163,18
193	1	C_SLV_SY-q=1.5	12,25	-599,62	1998,27	163,18
193	0	C_SLV_SY-q=1.5	-133,09	-727,83	1998,27	15,01
193	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-133,09	-712,51	1998,27	15,01
193	1	C_SLV_SY-q=1.5	-133,09	-697,18	1998,27	15,01
218	0	C_SLU_STATICA	-123,30	-887,85	1998,27	16,21
218	0,65	C_SLU_STATICA	-123,30	-861,96	1998,27	16,21
218	1,3	C_SLU_STATICA	-123,30	-836,06	1998,27	16,21
218	0	C_SLV_SX-q=1.5	125,73	-547,34	1998,27	15,89
218	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	125,73	-527,42	1998,27	15,89
218	1,3	C_SLV_SX-q=1.5	125,73	-507,50	1998,27	15,89
218	0	C_SLV_SX-q=1.5	-250,89	-644,83	1998,27	7,96
218	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-250,89	-624,91	1998,27	7,96
218	1,3	C_SLV_SX-q=1.5	-250,89	-604,99	1998,27	7,96
218	0	C_SLV_SY-q=1.5	59,36	-561,94	1998,27	33,66
218	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	59,36	-542,03	1998,27	33,66
218	1,3	C_SLV_SY-q=1.5	59,36	-522,11	1998,27	33,66
218	0	C_SLV_SY-q=1.5	-184,53	-630,22	1998,27	10,83
218	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-184,53	-610,30	1998,27	10,83
218	1,3	C_SLV_SY-q=1.5	-184,53	-590,38	1998,27	10,83
219	0	C_SLU_STATICA	-134,86	-913,88	1998,27	14,82
219	0,5	C_SLU_STATICA	-134,86	-893,96	1998,27	14,82
219	1	C_SLU_STATICA	-134,86	-874,04	1998,27	14,82
219	0	C_SLV_SX-q=1.5	118,96	-517,48	1998,27	16,80
219	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	118,96	-502,15	1998,27	16,80
219	1	C_SLV_SX-q=1.5	118,96	-486,83	1998,27	16,80
219	0	C_SLV_SX-q=1.5	-258,95	-710,62	1998,27	7,72
219	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-258,95	-695,30	1998,27	7,72
219	1	C_SLV_SX-q=1.5	-258,95	-679,97	1998,27	7,72
219	0	C_SLV_SY-q=1.5	52,41	-548,77	1998,27	38,13
219	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	52,41	-533,44	1998,27	38,13
219	1	C_SLV_SY-q=1.5	52,41	-518,12	1998,27	38,13
219	0	C_SLV_SY-q=1.5	-192,40	-679,33	1998,27	10,39
219	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-192,40	-664,01	1998,27	10,39
219	1	C_SLV_SY-q=1.5	-192,40	-648,68	1998,27	10,39
220	0	C_SLU_STATICA	-142,11	-999,70	1998,27	14,06
220	0,5	C_SLU_STATICA	-142,11	-979,78	1998,27	14,06
220	1	C_SLU_STATICA	-142,11	-959,86	1998,27	14,06
220	0	C_SLV_SX-q=1.5	118,65	-554,16	1998,27	16,84
220	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	118,65	-538,83	1998,27	16,84
220	1	C_SLV_SX-q=1.5	118,65	-523,51	1998,27	16,84

220	0	C_SLV_SX-q=1.5	-267,74	-790,23	1998,27	7,46
220	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-267,74	-774,91	1998,27	7,46
220	1	C_SLV_SX-q=1.5	-267,74	-759,58	1998,27	7,46
220	0	C_SLV_SY-q=1.5	50,34	-592,64	1998,27	39,70
220	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	50,34	-577,31	1998,27	39,70
220	1	C_SLV_SY-q=1.5	50,34	-561,99	1998,27	39,70
220	0	C_SLV_SY-q=1.5	-199,42	-751,75	1998,27	10,02
220	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-199,42	-736,43	1998,27	10,02
220	1	C_SLV_SY-q=1.5	-199,42	-721,10	1998,27	10,02
231	0	C_SLU_STATICA	-0,01	-815,18	1998,27	#####
231	0,65	C_SLU_STATICA	-0,01	-789,28	1998,27	#####
231	1,3	C_SLU_STATICA	-0,01	-763,39	1998,27	#####
231	0	C_SLV_SX-q=1.5	217,54	-464,45	1998,27	9,19
231	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	217,54	-444,53	1998,27	9,19
231	1,3	C_SLV_SX-q=1.5	217,54	-424,61	1998,27	9,19
231	0	C_SLV_SX-q=1.5	-209,03	-644,39	1998,27	9,56
231	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-209,03	-624,48	1998,27	9,56
231	1,3	C_SLV_SX-q=1.5	-209,03	-604,56	1998,27	9,56
231	0	C_SLV_SY-q=1.5	156,57	-486,09	1998,27	12,76
231	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	156,57	-466,17	1998,27	12,76
231	1,3	C_SLV_SY-q=1.5	156,57	-446,25	1998,27	12,76
231	0	C_SLV_SY-q=1.5	-148,05	-622,75	1998,27	13,50
231	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-148,05	-602,83	1998,27	13,50
231	1,3	C_SLV_SY-q=1.5	-148,05	-582,91	1998,27	13,50
232	0	C_SLU_STATICA	2,62	-681,48	1998,27	761,83
232	0,5	C_SLU_STATICA	2,62	-661,56	1998,27	761,83
232	1	C_SLU_STATICA	2,62	-641,64	1998,27	761,83
232	0	C_SLV_SX-q=1.5	276,51	-255,62	1998,27	7,23
232	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	276,51	-240,30	1998,27	7,23
232	1	C_SLV_SX-q=1.5	276,51	-224,98	1998,27	7,23
232	0	C_SLV_SX-q=1.5	-265,87	-670,31	1998,27	7,52
232	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-265,87	-654,99	1998,27	7,52
232	1	C_SLV_SX-q=1.5	-265,87	-639,67	1998,27	7,52
232	0	C_SLV_SY-q=1.5	198,86	-313,19	1998,27	10,05
232	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	198,86	-297,86	1998,27	10,05
232	1	C_SLV_SY-q=1.5	198,86	-282,54	1998,27	10,05
232	0	C_SLV_SY-q=1.5	-188,23	-612,75	1998,27	10,62
232	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-188,23	-597,43	1998,27	10,62
232	1	C_SLV_SY-q=1.5	-188,23	-582,11	1998,27	10,62
250	0	C_SLU_STATICA	-22,18	-727,74	1998,27	90,08
250	0,3825	C_SLU_STATICA	-22,18	-712,51	1998,27	90,08
250	0,765	C_SLU_STATICA	-22,18	-697,27	1998,27	90,08
250	0	C_SLV_SX-q=1.5	139,74	-357,27	1998,27	14,30
250	0,3825	C_SLV_SX-q=1.5	139,74	-345,54	1998,27	14,30
250	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	139,74	-333,82	1998,27	14,30

250	0	C_SLV_SX-q=1.5	-171,49	-612,73	1998,27	11,65
250	0,3825	C_SLV_SX-q=1.5	-171,49	-601,01	1998,27	11,65
250	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-171,49	-589,29	1998,27	11,65
250	0	C_SLV_SY-q=1.5	50,79	-428,32	1998,27	39,34
250	0,3825	C_SLV_SY-q=1.5	50,79	-416,59	1998,27	39,34
250	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	50,79	-404,87	1998,27	39,34
250	0	C_SLV_SY-q=1.5	-82,54	-541,68	1998,27	24,21
250	0,3825	C_SLV_SY-q=1.5	-82,54	-529,96	1998,27	24,21
250	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-82,54	-518,24	1998,27	24,21
264	0,15	C_SLU_STATICA	27,82	-494,21	1998,27	71,82
264	0,7075	C_SLU_STATICA	27,82	-472,00	1998,27	71,82
264	1,265	C_SLU_STATICA	27,82	-449,79	1998,27	71,82
264	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	118,04	-303,75	1998,27	16,93
264	0,7075	C_SLV_SX-q=1.5	118,04	-286,67	1998,27	16,93
264	1,265	C_SLV_SX-q=1.5	118,04	-269,58	1998,27	16,93
264	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-98,71	-422,60	1998,27	20,24
264	0,7075	C_SLV_SX-q=1.5	-98,71	-405,51	1998,27	20,24
264	1,265	C_SLV_SX-q=1.5	-98,71	-388,43	1998,27	20,24
264	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	249,98	-234,45	1998,27	7,99
264	0,7075	C_SLV_SY-q=1.5	249,98	-217,37	1998,27	7,99
264	1,265	C_SLV_SY-q=1.5	249,98	-200,28	1998,27	7,99
264	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-230,65	-491,89	1998,27	8,66
264	0,7075	C_SLV_SY-q=1.5	-230,65	-474,81	1998,27	8,66
264	1,265	C_SLV_SY-q=1.5	-230,65	-457,72	1998,27	8,66
265	0	C_SLU_STATICA	40,73	-436,72	1998,27	49,06
265	0,4825	C_SLU_STATICA	40,73	-417,49	1998,27	49,06
265	0,965	C_SLU_STATICA	40,73	-398,27	1998,27	49,06
265	0	C_SLV_SX-q=1.5	125,21	-224,29	1998,27	15,96
265	0,4825	C_SLV_SX-q=1.5	125,21	-209,50	1998,27	15,96
265	0,965	C_SLV_SX-q=1.5	125,21	-194,71	1998,27	15,96
265	0	C_SLV_SX-q=1.5	-87,38	-427,40	1998,27	22,87
265	0,4825	C_SLV_SX-q=1.5	-87,38	-412,61	1998,27	22,87
265	0,965	C_SLV_SX-q=1.5	-87,38	-397,83	1998,27	22,87
265	0	C_SLV_SY-q=1.5	254,65	-103,03	1998,27	7,85
265	0,4825	C_SLV_SY-q=1.5	254,65	-88,25	1998,27	7,85
265	0,965	C_SLV_SY-q=1.5	254,65	-73,46	1998,27	7,85
265	0	C_SLV_SY-q=1.5	-216,83	-548,66	1998,27	9,22
265	0,4825	C_SLV_SY-q=1.5	-216,83	-533,87	1998,27	9,22
265	0,965	C_SLV_SY-q=1.5	-216,83	-519,08	1998,27	9,22
266	0,15	C_SLU_STATICA	3,13	-503,51	1998,27	639,24
266	0,7075	C_SLU_STATICA	3,13	-481,30	1998,27	639,24
266	1,265	C_SLU_STATICA	3,13	-459,09	1998,27	639,24
266	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	140,62	-284,47	1998,27	14,21
266	0,7075	C_SLV_SX-q=1.5	140,62	-267,39	1998,27	14,21
266	1,265	C_SLV_SX-q=1.5	140,62	-250,30	1998,27	14,21

266	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-157,71	-454,42	1998,27	12,67
266	0,7075	C_SLV_SX-q=1.5	-157,71	-437,34	1998,27	12,67
266	1,265	C_SLV_SX-q=1.5	-157,71	-420,25	1998,27	12,67
266	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	269,11	-215,27	1998,27	7,43
266	0,7075	C_SLV_SY-q=1.5	269,11	-198,19	1998,27	7,43
266	1,265	C_SLV_SY-q=1.5	269,11	-181,10	1998,27	7,43
266	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-286,19	-523,62	1998,27	6,98
266	0,7075	C_SLV_SY-q=1.5	-286,19	-506,54	1998,27	6,98
266	1,265	C_SLV_SY-q=1.5	-286,19	-489,45	1998,27	6,98
267	0	C_SLU_STATICA	15,49	-452,50	1998,27	129,01
267	0,4825	C_SLU_STATICA	15,49	-433,28	1998,27	129,01
267	0,965	C_SLU_STATICA	15,49	-414,05	1998,27	129,01
267	0	C_SLV_SX-q=1.5	146,34	-193,56	1998,27	13,66
267	0,4825	C_SLV_SX-q=1.5	146,34	-178,77	1998,27	13,66
267	0,965	C_SLV_SX-q=1.5	146,34	-163,99	1998,27	13,66
267	0	C_SLV_SX-q=1.5	-145,91	-480,67	1998,27	13,70
267	0,4825	C_SLV_SX-q=1.5	-145,91	-465,88	1998,27	13,70
267	0,965	C_SLV_SX-q=1.5	-145,91	-451,09	1998,27	13,70
267	0	C_SLV_SY-q=1.5	272,24	-73,74	1998,27	7,34
267	0,4825	C_SLV_SY-q=1.5	272,24	-58,95	1998,27	7,34
267	0,965	C_SLV_SY-q=1.5	272,24	-44,17	1998,27	7,34
267	0	C_SLV_SY-q=1.5	-271,81	-600,49	1998,27	7,35
267	0,4825	C_SLV_SY-q=1.5	-271,81	-585,70	1998,27	7,35
267	0,965	C_SLV_SY-q=1.5	-271,81	-570,91	1998,27	7,35
270	0	C_SLU_STATICA	43,64	-763,20	1998,27	45,79
270	0,2	C_SLU_STATICA	43,64	-755,23	1998,27	45,79
270	0,4	C_SLU_STATICA	43,64	-747,27	1998,27	45,79
270	0	C_SLV_SX-q=1.5	1008,74	-179,77	1998,27	1,98
270	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	1008,74	-173,64	1998,27	1,98
270	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	1008,74	-167,51	1998,27	1,98
270	0	C_SLV_SX-q=1.5	-951,87	-867,68	1998,27	2,10
270	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	-951,87	-861,55	1998,27	2,10
270	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-951,87	-855,42	1998,27	2,10
270	0	C_SLV_SY-q=1.5	727,41	-272,75	1998,27	2,75
270	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	727,41	-266,62	1998,27	2,75
270	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	727,41	-260,49	1998,27	2,75
270	0	C_SLV_SY-q=1.5	-670,54	-774,70	1998,27	2,98
270	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	-670,54	-768,57	1998,27	2,98
270	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-670,54	-762,44	1998,27	2,98
309	0,15	C_SLU_STATICA	-55,64	-846,70	1998,27	35,91
309	0,6325	C_SLU_STATICA	-55,64	-827,47	1998,27	35,91
309	1,115	C_SLU_STATICA	-55,64	-808,25	1998,27	35,91
309	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	458,25	-391,85	1998,27	4,36
309	0,6325	C_SLV_SX-q=1.5	458,25	-377,06	1998,27	4,36
309	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	458,25	-362,27	1998,27	4,36

309	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-550,85	-743,46	1998,27	3,63
309	0,6325	C_SLV_SX-q=1.5	-550,85	-728,67	1998,27	3,63
309	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-550,85	-713,89	1998,27	3,63
309	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	317,85	-416,39	1998,27	6,29
309	0,6325	C_SLV_SY-q=1.5	317,85	-401,60	1998,27	6,29
309	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	317,85	-386,82	1998,27	6,29
309	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-410,46	-718,92	1998,27	4,87
309	0,6325	C_SLV_SY-q=1.5	-410,46	-704,13	1998,27	4,87
309	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-410,46	-689,34	1998,27	4,87
310	0	C_SLU_STATICA	-27,19	-796,74	1998,27	73,50
310	0,4825	C_SLU_STATICA	-27,19	-777,52	1998,27	73,50
310	0,965	C_SLU_STATICA	-27,19	-758,30	1998,27	73,50
310	0	C_SLV_SX-q=1.5	601,36	-138,27	1998,27	3,32
310	0,4825	C_SLV_SX-q=1.5	601,36	-123,48	1998,27	3,32
310	0,965	C_SLV_SX-q=1.5	601,36	-108,69	1998,27	3,32
310	0	C_SLV_SX-q=1.5	-660,67	-933,14	1998,27	3,02
310	0,4825	C_SLV_SX-q=1.5	-660,67	-918,35	1998,27	3,02
310	0,965	C_SLV_SX-q=1.5	-660,67	-903,57	1998,27	3,02
310	0	C_SLV_SY-q=1.5	422,08	-208,81	1998,27	4,73
310	0,4825	C_SLV_SY-q=1.5	422,08	-194,02	1998,27	4,73
310	0,965	C_SLV_SY-q=1.5	422,08	-179,24	1998,27	4,73
310	0	C_SLV_SY-q=1.5	-481,39	-862,60	1998,27	4,15
310	0,4825	C_SLV_SY-q=1.5	-481,39	-847,81	1998,27	4,15
310	0,965	C_SLV_SY-q=1.5	-481,39	-833,02	1998,27	4,15
392	0	C_SLU_STATICA	21,41	-410,82	1998,27	93,34
392	0,535	C_SLU_STATICA	21,41	-389,51	1998,27	93,34
392	1,07	C_SLU_STATICA	21,41	-368,19	1998,27	93,34
392	0	C_SLV_SX-q=1.5	76,05	-162,48	1998,27	26,28
392	0,535	C_SLV_SX-q=1.5	76,05	-146,08	1998,27	26,28
392	1,07	C_SLV_SX-q=1.5	76,05	-129,69	1998,27	26,28
392	0	C_SLV_SX-q=1.5	-44,58	-456,95	1998,27	44,83
392	0,535	C_SLV_SX-q=1.5	-44,58	-440,56	1998,27	44,83
392	1,07	C_SLV_SX-q=1.5	-44,58	-424,16	1998,27	44,83
392	0	C_SLV_SY-q=1.5	128,14	-39,32	1998,27	15,59
392	0,535	C_SLV_SY-q=1.5	128,14	-22,93	1998,27	15,59
392	1,07	C_SLV_SY-q=1.5	128,14	-6,53	1998,27	15,59
392	0	C_SLV_SY-q=1.5	-96,66	-580,11	1998,27	20,67
392	0,535	C_SLV_SY-q=1.5	-96,66	-563,71	1998,27	20,67
392	1,07	C_SLV_SY-q=1.5	-96,66	-547,32	1998,27	20,67
428	0	C_SLU_STATICA	9,96	-979,73	1998,27	200,73
428	0,5375	C_SLU_STATICA	9,96	-958,31	1998,27	200,73
428	1,075	C_SLU_STATICA	9,96	-936,90	1998,27	200,73
428	0	C_SLV_SX-q=1.5	172,01	-617,79	1998,27	11,62
428	0,5375	C_SLV_SX-q=1.5	172,01	-601,32	1998,27	11,62
428	1,075	C_SLV_SX-q=1.5	172,01	-584,85	1998,27	11,62

428	0	C_SLV_SX-q=1.5	-158,06	-678,17	1998,27	12,64
428	0,5375	C_SLV_SX-q=1.5	-158,06	-661,70	1998,27	12,64
428	1,075	C_SLV_SX-q=1.5	-158,06	-645,23	1998,27	12,64
428	0	C_SLV_SY-q=1.5	68,76	-625,88	1998,27	29,06
428	0,5375	C_SLV_SY-q=1.5	68,76	-609,41	1998,27	29,06
428	1,075	C_SLV_SY-q=1.5	68,76	-592,94	1998,27	29,06
428	0	C_SLV_SY-q=1.5	-54,81	-670,08	1998,27	36,46
428	0,5375	C_SLV_SY-q=1.5	-54,81	-653,61	1998,27	36,46
428	1,075	C_SLV_SY-q=1.5	-54,81	-637,13	1998,27	36,46
429	0,225	C_SLU_STATICA	1,95	-902,49	1998,27	1027,39
429	0,75	C_SLU_STATICA	1,95	-881,57	1998,27	1027,39
429	1,275	C_SLU_STATICA	1,95	-860,66	1998,27	1027,39
429	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	161,79	-555,62	1998,27	12,35
429	0,75	C_SLV_SX-q=1.5	161,79	-539,53	1998,27	12,35
429	1,275	C_SLV_SX-q=1.5	161,79	-523,44	1998,27	12,35
429	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-159,65	-621,05	1998,27	12,52
429	0,75	C_SLV_SX-q=1.5	-159,65	-604,97	1998,27	12,52
429	1,275	C_SLV_SX-q=1.5	-159,65	-588,88	1998,27	12,52
429	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	61,18	-555,43	1998,27	32,66
429	0,75	C_SLV_SY-q=1.5	61,18	-539,34	1998,27	32,66
429	1,275	C_SLV_SY-q=1.5	61,18	-523,25	1998,27	32,66
429	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-59,03	-621,24	1998,27	33,85
429	0,75	C_SLV_SY-q=1.5	-59,03	-605,16	1998,27	33,85
429	1,275	C_SLV_SY-q=1.5	-59,03	-589,07	1998,27	33,85
430	0,225	C_SLU_STATICA	1,20	-805,01	1998,27	1661,07
430	0,9	C_SLU_STATICA	1,20	-778,12	1998,27	1661,07
430	1,575	C_SLU_STATICA	1,20	-751,22	1998,27	1661,07
430	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	150,57	-485,37	1998,27	13,27
430	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	150,57	-464,68	1998,27	13,27
430	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	150,57	-443,99	1998,27	13,27
430	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-149,20	-541,34	1998,27	13,39
430	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-149,20	-520,66	1998,27	13,39
430	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-149,20	-499,97	1998,27	13,39
430	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	56,88	-485,84	1998,27	35,13
430	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	56,88	-465,16	1998,27	35,13
430	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	56,88	-444,47	1998,27	35,13
430	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-55,51	-540,87	1998,27	36,00
430	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-55,51	-520,18	1998,27	36,00
430	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-55,51	-499,50	1998,27	36,00
433	0	C_SLU_STATICA	23,41	-954,55	1998,27	85,34
433	0,5375	C_SLU_STATICA	23,41	-933,14	1998,27	85,34
433	1,075	C_SLU_STATICA	23,41	-911,72	1998,27	85,34
433	0	C_SLV_SX-q=1.5	218,97	-593,31	1998,27	9,13
433	0,5375	C_SLV_SX-q=1.5	218,97	-576,84	1998,27	9,13
433	1,075	C_SLV_SX-q=1.5	218,97	-560,37	1998,27	9,13

433	0	C_SLV_SX-q=1.5	-184,76	-664,40	1998,27	10,82
433	0,5375	C_SLV_SX-q=1.5	-184,76	-647,93	1998,27	10,82
433	1,075	C_SLV_SX-q=1.5	-184,76	-631,46	1998,27	10,82
433	0	C_SLV_SY-q=1.5	87,75	-605,13	1998,27	22,77
433	0,5375	C_SLV_SY-q=1.5	87,75	-588,66	1998,27	22,77
433	1,075	C_SLV_SY-q=1.5	87,75	-572,19	1998,27	22,77
433	0	C_SLV_SY-q=1.5	-53,54	-652,57	1998,27	37,33
433	0,5375	C_SLV_SY-q=1.5	-53,54	-636,10	1998,27	37,33
433	1,075	C_SLV_SY-q=1.5	-53,54	-619,63	1998,27	37,33
434	0,225	C_SLU_STATICA	-0,11	-859,85	1998,27	18166,07
434	1,65	C_SLU_STATICA	-0,11	-803,08	1998,27	18166,07
434	3,075	C_SLU_STATICA	-0,11	-746,31	1998,27	18166,07
434	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	194,87	-521,73	1998,27	10,25
434	1,65	C_SLV_SX-q=1.5	194,87	-478,06	1998,27	10,25
434	3,075	C_SLV_SX-q=1.5	194,87	-434,39	1998,27	10,25
434	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-194,87	-589,49	1998,27	10,25
434	1,65	C_SLV_SX-q=1.5	-194,87	-545,82	1998,27	10,25
434	3,075	C_SLV_SX-q=1.5	-194,87	-502,15	1998,27	10,25
434	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	67,65	-533,72	1998,27	29,54
434	1,65	C_SLV_SY-q=1.5	67,65	-490,05	1998,27	29,54
434	3,075	C_SLV_SY-q=1.5	67,65	-446,38	1998,27	29,54
434	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-67,66	-577,50	1998,27	29,53
434	1,65	C_SLV_SY-q=1.5	-67,66	-533,83	1998,27	29,53
434	3,075	C_SLV_SY-q=1.5	-67,66	-490,16	1998,27	29,53
437	0	C_SLU_STATICA	21,91	-953,33	1998,27	91,22
437	0,5375	C_SLU_STATICA	21,91	-931,92	1998,27	91,22
437	1,075	C_SLU_STATICA	21,91	-910,51	1998,27	91,22
437	0	C_SLV_SX-q=1.5	187,15	-604,37	1998,27	10,68
437	0,5375	C_SLV_SX-q=1.5	187,15	-587,90	1998,27	10,68
437	1,075	C_SLV_SX-q=1.5	187,15	-571,43	1998,27	10,68
437	0	C_SLV_SX-q=1.5	-155,00	-651,73	1998,27	12,89
437	0,5375	C_SLV_SX-q=1.5	-155,00	-635,26	1998,27	12,89
437	1,075	C_SLV_SX-q=1.5	-155,00	-618,79	1998,27	12,89
437	0	C_SLV_SY-q=1.5	81,01	-613,34	1998,27	24,67
437	0,5375	C_SLV_SY-q=1.5	81,01	-596,87	1998,27	24,67
437	1,075	C_SLV_SY-q=1.5	81,01	-580,40	1998,27	24,67
437	0	C_SLV_SY-q=1.5	-48,86	-642,76	1998,27	40,90
437	0,5375	C_SLV_SY-q=1.5	-48,86	-626,29	1998,27	40,90
437	1,075	C_SLV_SY-q=1.5	-48,86	-609,82	1998,27	40,90
438	0,225	C_SLU_STATICA	1,07	-858,07	1998,27	1865,80
438	1,65	C_SLU_STATICA	1,07	-801,30	1998,27	1865,80
438	3,075	C_SLU_STATICA	1,07	-744,53	1998,27	1865,80
438	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	166,42	-530,86	1998,27	12,01
438	1,65	C_SLV_SX-q=1.5	166,42	-487,19	1998,27	12,01
438	3,075	C_SLV_SX-q=1.5	166,42	-443,52	1998,27	12,01

438	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-165,10	-577,87	1998,27	12,10
438	1,65	C_SLV_SX-q=1.5	-165,10	-534,20	1998,27	12,10
438	3,075	C_SLV_SX-q=1.5	-165,10	-490,53	1998,27	12,10
438	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	64,67	-539,07	1998,27	30,90
438	1,65	C_SLV_SY-q=1.5	64,67	-495,40	1998,27	30,90
438	3,075	C_SLV_SY-q=1.5	64,67	-451,73	1998,27	30,90
438	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-63,34	-569,65	1998,27	31,55
438	1,65	C_SLV_SY-q=1.5	-63,34	-525,98	1998,27	31,55
438	3,075	C_SLV_SY-q=1.5	-63,34	-482,31	1998,27	31,55
440	0	C_SLU_STATICA	18,06	-434,74	1998,27	110,63
440	0,525	C_SLU_STATICA	18,06	-413,82	1998,27	110,63
440	1,05	C_SLU_STATICA	18,06	-392,91	1998,27	110,63
440	0	C_SLV_SX-q=1.5	58,22	-319,00	1998,27	34,33
440	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	58,22	-302,91	1998,27	34,33
440	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	58,22	-286,82	1998,27	34,33
440	0	C_SLV_SX-q=1.5	-30,69	-346,66	1998,27	65,12
440	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-30,69	-330,57	1998,27	65,12
440	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-30,69	-314,48	1998,27	65,12
440	0	C_SLV_SY-q=1.5	112,25	-317,48	1998,27	17,80
440	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	112,25	-301,39	1998,27	17,80
440	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	112,25	-285,30	1998,27	17,80
440	0	C_SLV_SY-q=1.5	-84,71	-348,18	1998,27	23,59
440	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-84,71	-332,09	1998,27	23,59
440	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-84,71	-316,00	1998,27	23,59
441	0,225	C_SLU_STATICA	1,54	-300,02	1998,27	1300,96
441	0,9	C_SLU_STATICA	1,54	-273,13	1998,27	1300,96
441	1,575	C_SLU_STATICA	1,54	-246,24	1998,27	1300,96
441	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	40,08	-215,88	1998,27	49,86
441	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	40,08	-195,20	1998,27	49,86
441	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	40,08	-174,51	1998,27	49,86
441	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-38,14	-242,36	1998,27	52,40
441	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-38,14	-221,67	1998,27	52,40
441	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-38,14	-200,99	1998,27	52,40
441	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	80,49	-215,26	1998,27	24,83
441	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	80,49	-194,58	1998,27	24,83
441	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	80,49	-173,89	1998,27	24,83
441	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-78,55	-242,98	1998,27	25,44
441	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-78,55	-222,29	1998,27	25,44
441	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-78,55	-201,61	1998,27	25,44
443	0	C_SLU_STATICA	43,57	-384,27	1998,27	45,86
443	0,525	C_SLU_STATICA	43,57	-363,35	1998,27	45,86
443	1,05	C_SLU_STATICA	43,57	-342,44	1998,27	45,86
443	0	C_SLV_SX-q=1.5	97,59	-279,15	1998,27	20,48
443	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	97,59	-263,06	1998,27	20,48
443	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	97,59	-246,98	1998,27	20,48

443	0	C_SLV_SX-q=1.5	-31,33	-307,39	1998,27	63,79
443	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-31,33	-291,30	1998,27	63,79
443	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-31,33	-275,21	1998,27	63,79
443	0	C_SLV_SY-q=1.5	151,70	-281,61	1998,27	13,17
443	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	151,70	-265,52	1998,27	13,17
443	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	151,70	-249,43	1998,27	13,17
443	0	C_SLV_SY-q=1.5	-85,44	-304,93	1998,27	23,39
443	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-85,44	-288,84	1998,27	23,39
443	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-85,44	-272,76	1998,27	23,39
444	0,225	C_SLU_STATICA	5,67	-286,31	1998,27	352,24
444	0,9	C_SLU_STATICA	5,67	-259,42	1998,27	352,24
444	1,575	C_SLU_STATICA	5,67	-232,52	1998,27	352,24
444	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	48,57	-204,47	1998,27	41,14
444	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	48,57	-183,79	1998,27	41,14
444	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	48,57	-163,10	1998,27	41,14
444	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-40,95	-231,54	1998,27	48,80
444	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-40,95	-210,85	1998,27	48,80
444	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-40,95	-190,16	1998,27	48,80
444	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	84,73	-207,02	1998,27	23,58
444	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	84,73	-186,33	1998,27	23,58
444	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	84,73	-165,65	1998,27	23,58
444	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-77,11	-228,99	1998,27	25,92
444	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-77,11	-208,30	1998,27	25,92
444	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-77,11	-187,62	1998,27	25,92
451	0	C_SLU_STATICA	22,26	-1123,18	1998,27	89,78
451	0,5375	C_SLU_STATICA	22,26	-1101,76	1998,27	89,78
451	1,075	C_SLU_STATICA	22,26	-1080,35	1998,27	89,78
451	0	C_SLV_SX-q=1.5	165,66	-694,09	1998,27	12,06
451	0,5375	C_SLV_SX-q=1.5	165,66	-677,62	1998,27	12,06
451	1,075	C_SLV_SX-q=1.5	165,66	-661,15	1998,27	12,06
451	0	C_SLV_SX-q=1.5	-137,53	-761,72	1998,27	14,53
451	0,5375	C_SLV_SX-q=1.5	-137,53	-745,25	1998,27	14,53
451	1,075	C_SLV_SX-q=1.5	-137,53	-728,77	1998,27	14,53
451	0	C_SLV_SY-q=1.5	125,57	-697,24	1998,27	15,91
451	0,5375	C_SLV_SY-q=1.5	125,57	-680,77	1998,27	15,91
451	1,075	C_SLV_SY-q=1.5	125,57	-664,30	1998,27	15,91
451	0	C_SLV_SY-q=1.5	-97,44	-758,56	1998,27	20,51
451	0,5375	C_SLV_SY-q=1.5	-97,44	-742,09	1998,27	20,51
451	1,075	C_SLV_SY-q=1.5	-97,44	-725,62	1998,27	20,51
453	0,225	C_SLU_STATICA	0,24	-836,93	1998,27	8360,95
453	0,9	C_SLU_STATICA	0,24	-810,04	1998,27	8360,95
453	1,575	C_SLU_STATICA	0,24	-783,15	1998,27	8360,95
453	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	170,90	-504,61	1998,27	11,69
453	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	170,90	-483,92	1998,27	11,69
453	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	170,90	-463,23	1998,27	11,69

453	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-170,71	-560,63	1998,27	11,71
453	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-170,71	-539,94	1998,27	11,71
453	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-170,71	-519,26	1998,27	11,71
453	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	116,16	-506,25	1998,27	17,20
453	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	116,16	-485,57	1998,27	17,20
453	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	116,16	-464,88	1998,27	17,20
453	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-115,97	-558,98	1998,27	17,23
453	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-115,97	-538,30	1998,27	17,23
453	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-115,97	-517,61	1998,27	17,23
456	0,225	C_SLU_STATICA	109,55	-495,37	1998,27	18,24
456	0,9	C_SLU_STATICA	109,55	-468,48	1998,27	18,24
456	1,575	C_SLU_STATICA	109,55	-441,59	1998,27	18,24
456	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	216,65	-291,93	1998,27	9,22
456	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	216,65	-271,25	1998,27	9,22
456	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	216,65	-250,56	1998,27	9,22
456	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-76,92	-378,56	1998,27	25,98
456	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-76,92	-357,88	1998,27	25,98
456	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-76,92	-337,19	1998,27	25,98
456	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	186,37	-282,85	1998,27	10,72
456	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	186,37	-262,16	1998,27	10,72
456	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	186,37	-241,48	1998,27	10,72
456	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-46,64	-387,65	1998,27	42,84
456	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-46,64	-366,96	1998,27	42,84
456	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-46,64	-346,28	1998,27	42,84
458	0	C_SLU_STATICA	-93,10	-645,19	1998,27	21,46
458	0,525	C_SLU_STATICA	-93,10	-624,28	1998,27	21,46
458	1,05	C_SLU_STATICA	-93,10	-603,36	1998,27	21,46
458	0	C_SLV_SX-q=1.5	489,86	-407,14	1998,27	4,08
458	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	489,86	-391,05	1998,27	4,08
458	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	489,86	-374,96	1998,27	4,08
458	0	C_SLV_SX-q=1.5	-612,89	-475,69	1998,27	3,26
458	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-612,89	-459,61	1998,27	3,26
458	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-612,89	-443,52	1998,27	3,26
458	0	C_SLV_SY-q=1.5	335,65	-404,87	1998,27	5,95
458	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	335,65	-388,78	1998,27	5,95
458	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	335,65	-372,69	1998,27	5,95
458	0	C_SLV_SY-q=1.5	-458,69	-477,96	1998,27	4,36
458	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-458,69	-461,88	1998,27	4,36
458	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-458,69	-445,79	1998,27	4,36
464	0	C_SLU_STATICA	-26,15	-897,26	1998,27	76,41
464	0,525	C_SLU_STATICA	-26,15	-876,34	1998,27	76,41
464	1,05	C_SLU_STATICA	-26,15	-855,43	1998,27	76,41
464	0	C_SLV_SX-q=1.5	151,26	-553,81	1998,27	13,21
464	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	151,26	-537,72	1998,27	13,21
464	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	151,26	-521,63	1998,27	13,21

464	0	C_SLV_SX-q=1.5	-189,80	-616,10	1998,27	10,53
464	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-189,80	-600,02	1998,27	10,53
464	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-189,80	-583,93	1998,27	10,53
464	0	C_SLV_SY-q=1.5	54,02	-561,83	1998,27	36,99
464	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	54,02	-545,74	1998,27	36,99
464	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	54,02	-529,65	1998,27	36,99
464	0	C_SLV_SY-q=1.5	-92,56	-608,08	1998,27	21,59
464	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-92,56	-591,99	1998,27	21,59
464	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-92,56	-575,90	1998,27	21,59
465	0,225	C_SLU_STATICA	-1,96	-801,29	1998,27	1022,13
465	0,9	C_SLU_STATICA	-1,96	-774,40	1998,27	1022,13
465	1,575	C_SLU_STATICA	-1,96	-747,51	1998,27	1022,13
465	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	159,29	-482,06	1998,27	12,54
465	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	159,29	-461,37	1998,27	12,54
465	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	159,29	-440,69	1998,27	12,54
465	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-161,81	-539,83	1998,27	12,35
465	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-161,81	-519,14	1998,27	12,35
465	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-161,81	-498,45	1998,27	12,35
465	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	68,58	-489,52	1998,27	29,14
465	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	68,58	-468,84	1998,27	29,14
465	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	68,58	-448,15	1998,27	29,14
465	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-71,10	-532,36	1998,27	28,11
465	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-71,10	-511,68	1998,27	28,11
465	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-71,10	-490,99	1998,27	28,11
467	0	C_SLU_STATICA	-16,29	-897,47	1998,27	122,70
467	0,525	C_SLU_STATICA	-16,29	-876,55	1998,27	122,70
467	1,05	C_SLU_STATICA	-16,29	-855,64	1998,27	122,70
467	0	C_SLV_SX-q=1.5	155,12	-553,81	1998,27	12,88
467	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	155,12	-537,72	1998,27	12,88
467	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	155,12	-521,63	1998,27	12,88
467	0	C_SLV_SX-q=1.5	-180,24	-615,61	1998,27	11,09
467	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-180,24	-599,52	1998,27	11,09
467	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-180,24	-583,43	1998,27	11,09
467	0	C_SLV_SY-q=1.5	44,56	-565,11	1998,27	44,85
467	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	44,56	-549,03	1998,27	44,85
467	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	44,56	-532,94	1998,27	44,85
467	0	C_SLV_SY-q=1.5	-69,68	-604,30	1998,27	28,68
467	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-69,68	-588,21	1998,27	28,68
467	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-69,68	-572,12	1998,27	28,68
468	0,225	C_SLU_STATICA	0,10	-801,09	1998,27	19982,68
468	0,9	C_SLU_STATICA	0,10	-774,20	1998,27	19982,68
468	1,575	C_SLU_STATICA	0,10	-747,31	1998,27	19982,68
468	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	153,60	-482,09	1998,27	13,01
468	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	153,60	-461,41	1998,27	13,01
468	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	153,60	-440,72	1998,27	13,01

468	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-153,54	-538,79	1998,27	13,01
468	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-153,54	-518,11	1998,27	13,01
468	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-153,54	-497,42	1998,27	13,01
468	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	52,46	-492,39	1998,27	38,09
468	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	52,46	-471,71	1998,27	38,09
468	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	52,46	-451,02	1998,27	38,09
468	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-52,40	-528,49	1998,27	38,14
468	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-52,40	-507,81	1998,27	38,14
468	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-52,40	-487,12	1998,27	38,14
470	0	C_SLU_STATICA	-19,08	-891,62	1998,27	104,75
470	0,525	C_SLU_STATICA	-19,08	-870,70	1998,27	104,75
470	1,05	C_SLU_STATICA	-19,08	-849,79	1998,27	104,75
470	0	C_SLV_SX-q=1.5	163,45	-549,91	1998,27	12,23
470	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	163,45	-533,82	1998,27	12,23
470	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	163,45	-517,74	1998,27	12,23
470	0	C_SLV_SX-q=1.5	-192,67	-611,64	1998,27	10,37
470	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-192,67	-595,55	1998,27	10,37
470	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-192,67	-579,46	1998,27	10,37
470	0	C_SLV_SY-q=1.5	49,38	-561,94	1998,27	40,47
470	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	49,38	-545,85	1998,27	40,47
470	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	49,38	-529,76	1998,27	40,47
470	0	C_SLV_SY-q=1.5	-78,60	-599,61	1998,27	25,42
470	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-78,60	-583,52	1998,27	25,42
470	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-78,60	-567,43	1998,27	25,42
471	0,225	C_SLU_STATICA	-0,32	-795,24	1998,27	6343,71
471	0,9	C_SLU_STATICA	-0,32	-768,35	1998,27	6343,71
471	1,575	C_SLU_STATICA	-0,32	-741,46	1998,27	6343,71
471	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	167,57	-477,89	1998,27	11,93
471	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	167,57	-457,21	1998,27	11,93
471	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	167,57	-436,52	1998,27	11,93
471	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-168,05	-535,24	1998,27	11,89
471	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-168,05	-514,55	1998,27	11,89
471	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-168,05	-493,86	1998,27	11,89
471	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	59,64	-488,76	1998,27	33,51
471	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	59,64	-468,08	1998,27	33,51
471	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	59,64	-447,39	1998,27	33,51
471	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-60,12	-524,37	1998,27	33,24
471	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-60,12	-503,68	1998,27	33,24
471	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-60,12	-482,99	1998,27	33,24
473	0	C_SLU_STATICA	-11,79	-953,03	1998,27	169,55
473	0,525	C_SLU_STATICA	-11,79	-932,11	1998,27	169,55
473	1,05	C_SLU_STATICA	-11,79	-911,20	1998,27	169,55
473	0	C_SLV_SX-q=1.5	162,19	-592,61	1998,27	12,32
473	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	162,19	-576,52	1998,27	12,32
473	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	162,19	-560,44	1998,27	12,32

473	0	C_SLV_SX-q=1.5	-179,17	-651,68	1998,27	11,15
473	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-179,17	-635,59	1998,27	11,15
473	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-179,17	-619,51	1998,27	11,15
473	0	C_SLV_SY-q=1.5	102,32	-599,34	1998,27	19,53
473	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	102,32	-583,25	1998,27	19,53
473	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	102,32	-567,16	1998,27	19,53
473	0	C_SLV_SY-q=1.5	-119,30	-644,96	1998,27	16,75
473	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-119,30	-628,87	1998,27	16,75
473	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-119,30	-612,78	1998,27	16,75
474	0,225	C_SLU_STATICA	-0,57	-834,31	1998,27	3505,73
474	0,9	C_SLU_STATICA	-0,57	-807,41	1998,27	3505,73
474	1,575	C_SLU_STATICA	-0,57	-780,52	1998,27	3505,73
474	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	154,64	-503,70	1998,27	12,92
474	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	154,64	-483,01	1998,27	12,92
474	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	154,64	-462,33	1998,27	12,92
474	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-155,14	-557,72	1998,27	12,88
474	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-155,14	-537,04	1998,27	12,88
474	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-155,14	-516,35	1998,27	12,88
474	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	103,55	-509,15	1998,27	19,30
474	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	103,55	-488,46	1998,27	19,30
474	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	103,55	-467,78	1998,27	19,30
474	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-104,05	-552,27	1998,27	19,21
474	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-104,05	-531,59	1998,27	19,21
474	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-104,05	-510,90	1998,27	19,21
507	0	C_SLU_STATICA	12,31	-1051,94	1998,27	162,28
507	0,0975	C_SLU_STATICA	12,31	-1048,05	1998,27	162,28
507	0,195	C_SLU_STATICA	12,31	-1044,17	1998,27	162,28
507	0	C_SLV_SX-q=1.5	156,23	-634,75	1998,27	12,79
507	0,0975	C_SLV_SX-q=1.5	156,23	-631,77	1998,27	12,79
507	0,195	C_SLV_SX-q=1.5	156,23	-628,78	1998,27	12,79
507	0	C_SLV_SX-q=1.5	-142,34	-712,27	1998,27	14,04
507	0,0975	C_SLV_SX-q=1.5	-142,34	-709,28	1998,27	14,04
507	0,195	C_SLV_SX-q=1.5	-142,34	-706,29	1998,27	14,04
507	0	C_SLV_SY-q=1.5	117,51	-632,11	1998,27	17,00
507	0,0975	C_SLV_SY-q=1.5	117,51	-629,13	1998,27	17,00
507	0,195	C_SLV_SY-q=1.5	117,51	-626,14	1998,27	17,00
507	0	C_SLV_SY-q=1.5	-103,62	-714,91	1998,27	19,28
507	0,0975	C_SLV_SY-q=1.5	-103,62	-711,92	1998,27	19,28
507	0,195	C_SLV_SY-q=1.5	-103,62	-708,93	1998,27	19,28
514	0,35	C_SLU_STATICA	0,35	-922,69	1998,27	5676,90
514	0,715	C_SLU_STATICA	0,35	-908,15	1998,27	5676,90
514	1,08	C_SLU_STATICA	0,35	-893,61	1998,27	5676,90
514	0,35	C_SLV_SX-q=1.5	185,11	-566,24	1998,27	10,80
514	0,715	C_SLV_SX-q=1.5	185,11	-555,06	1998,27	10,80
514	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	185,11	-543,87	1998,27	10,80

514	0,35	C_SLV_SX-q=1.5	-184,77	-631,11	1998,27	10,81
514	0,715	C_SLV_SX-q=1.5	-184,77	-619,92	1998,27	10,81
514	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	-184,77	-608,74	1998,27	10,81
514	0,35	C_SLV_SY-q=1.5	126,35	-567,02	1998,27	15,81
514	0,715	C_SLV_SY-q=1.5	126,35	-555,83	1998,27	15,81
514	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	126,35	-544,65	1998,27	15,81
514	0,35	C_SLV_SY-q=1.5	-126,02	-630,33	1998,27	15,86
514	0,715	C_SLV_SY-q=1.5	-126,02	-619,14	1998,27	15,86
514	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	-126,02	-607,96	1998,27	15,86
516	0	C_SLU_STATICA	63,49	-910,85	1998,27	31,48
516	0,5725	C_SLU_STATICA	63,49	-888,04	1998,27	31,48
516	1,145	C_SLU_STATICA	63,49	-865,23	1998,27	31,48
516	0	C_SLV_SX-q=1.5	442,95	-546,25	1998,27	4,51
516	0,5725	C_SLV_SX-q=1.5	442,95	-528,70	1998,27	4,51
516	1,145	C_SLV_SX-q=1.5	442,95	-511,16	1998,27	4,51
516	0	C_SLV_SX-q=1.5	-350,27	-645,80	1998,27	5,70
516	0,5725	C_SLV_SX-q=1.5	-350,27	-628,25	1998,27	5,70
516	1,145	C_SLV_SX-q=1.5	-350,27	-610,71	1998,27	5,70
516	0	C_SLV_SY-q=1.5	327,77	-529,10	1998,27	6,10
516	0,5725	C_SLV_SY-q=1.5	327,77	-511,56	1998,27	6,10
516	1,145	C_SLV_SY-q=1.5	327,77	-494,01	1998,27	6,10
516	0	C_SLV_SY-q=1.5	-235,10	-662,95	1998,27	8,50
516	0,5725	C_SLV_SY-q=1.5	-235,10	-645,40	1998,27	8,50
516	1,145	C_SLV_SY-q=1.5	-235,10	-627,86	1998,27	8,50
517	0,35	C_SLU_STATICA	109,44	-581,86	1998,27	18,26
517	0,715	C_SLU_STATICA	109,44	-567,32	1998,27	18,26
517	1,08	C_SLU_STATICA	109,44	-552,78	1998,27	18,26
517	0,35	C_SLV_SX-q=1.5	231,61	-356,67	1998,27	8,63
517	0,715	C_SLV_SX-q=1.5	231,61	-345,49	1998,27	8,63
517	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	231,61	-334,30	1998,27	8,63
517	0,35	C_SLV_SX-q=1.5	-92,02	-446,70	1998,27	21,72
517	0,715	C_SLV_SX-q=1.5	-92,02	-435,51	1998,27	21,72
517	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	-92,02	-424,33	1998,27	21,72
517	0,35	C_SLV_SY-q=1.5	196,15	-344,40	1998,27	10,19
517	0,715	C_SLV_SY-q=1.5	196,15	-333,22	1998,27	10,19
517	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	196,15	-322,03	1998,27	10,19
517	0,35	C_SLV_SY-q=1.5	-56,56	-458,97	1998,27	35,33
517	0,715	C_SLV_SY-q=1.5	-56,56	-447,78	1998,27	35,33
517	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	-56,56	-436,60	1998,27	35,33
533	0	C_SLU_STATICA	3,42	-366,64	1998,27	584,63
533	0,38833	C_SLU_STATICA	3,42	-351,17	1998,27	584,63
533	0,77667	C_SLU_STATICA	3,42	-335,70	1998,27	584,63
533	0	C_SLV_SX-q=1.5	46,87	-192,55	1998,27	42,64
533	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	46,87	-180,65	1998,27	42,64
533	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	46,87	-168,75	1998,27	42,64

533	0	C_SLV_SX-q=1.5	-41,40	-364,51	1998,27	48,27
533	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	-41,40	-352,61	1998,27	48,27
533	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	-41,40	-340,71	1998,27	48,27
533	0	C_SLV_SY-q=1.5	100,59	-91,06	1998,27	19,86
533	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	100,59	-79,16	1998,27	19,86
533	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	100,59	-67,26	1998,27	19,86
533	0	C_SLV_SY-q=1.5	-95,13	-466,00	1998,27	21,01
533	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	-95,13	-454,10	1998,27	21,01
533	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	-95,13	-442,19	1998,27	21,01
534	0	C_SLU_STATICA	4,87	-355,53	1998,27	410,49
534	0,38833	C_SLU_STATICA	4,87	-340,06	1998,27	410,49
534	0,77667	C_SLU_STATICA	4,87	-324,59	1998,27	410,49
534	0	C_SLV_SX-q=1.5	47,39	-206,00	1998,27	42,17
534	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	47,39	-194,10	1998,27	42,17
534	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	47,39	-182,20	1998,27	42,17
534	0	C_SLV_SX-q=1.5	-39,36	-335,78	1998,27	50,77
534	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	-39,36	-323,88	1998,27	50,77
534	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	-39,36	-311,98	1998,27	50,77
534	0	C_SLV_SY-q=1.5	100,45	-131,47	1998,27	19,89
534	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	100,45	-119,57	1998,27	19,89
534	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	100,45	-107,67	1998,27	19,89
534	0	C_SLV_SY-q=1.5	-92,42	-410,31	1998,27	21,62
534	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	-92,42	-398,40	1998,27	21,62
534	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	-92,42	-386,50	1998,27	21,62
535	0	C_SLU_STATICA	8,42	-358,33	1998,27	237,35
535	0,38833	C_SLU_STATICA	8,42	-342,86	1998,27	237,35
535	0,77667	C_SLU_STATICA	8,42	-327,39	1998,27	237,35
535	0	C_SLV_SX-q=1.5	48,47	-232,09	1998,27	41,23
535	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	48,47	-220,19	1998,27	41,23
535	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	48,47	-208,29	1998,27	41,23
535	0	C_SLV_SX-q=1.5	-35,14	-314,81	1998,27	56,86
535	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	-35,14	-302,91	1998,27	56,86
535	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	-35,14	-291,00	1998,27	56,86
535	0	C_SLV_SY-q=1.5	99,54	-187,60	1998,27	20,08
535	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	99,54	-175,70	1998,27	20,08
535	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	99,54	-163,80	1998,27	20,08
535	0	C_SLV_SY-q=1.5	-86,21	-359,29	1998,27	23,18
535	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	-86,21	-347,39	1998,27	23,18
535	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	-86,21	-335,49	1998,27	23,18
539	0,4	C_SLU_STATICA	-83,28	-705,19	1998,27	23,99
539	0,5825	C_SLU_STATICA	-83,28	-697,92	1998,27	23,99
539	0,765	C_SLU_STATICA	-83,28	-690,65	1998,27	23,99
539	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	475,62	-234,61	1998,27	4,20
539	0,5825	C_SLV_SX-q=1.5	475,62	-229,02	1998,27	4,20
539	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	475,62	-223,43	1998,27	4,20

539	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-585,92	-731,57	1998,27	3,41
539	0,5825	C_SLV_SX-q=1.5	-585,92	-725,98	1998,27	3,41
539	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-585,92	-720,39	1998,27	3,41
539	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	326,94	-280,79	1998,27	6,11
539	0,5825	C_SLV_SY-q=1.5	326,94	-275,20	1998,27	6,11
539	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	326,94	-269,60	1998,27	6,11
539	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-437,25	-685,40	1998,27	4,57
539	0,5825	C_SLV_SY-q=1.5	-437,25	-679,80	1998,27	4,57
539	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-437,25	-674,21	1998,27	4,57
540	0	C_SLU_STATICA	-88,99	-654,57	1998,27	22,46
540	0,3825	C_SLU_STATICA	-88,99	-639,33	1998,27	22,46
540	0,765	C_SLU_STATICA	-88,99	-624,09	1998,27	22,46
540	0	C_SLV_SX-q=1.5	468,74	-261,10	1998,27	4,26
540	0,3825	C_SLV_SX-q=1.5	468,74	-249,38	1998,27	4,26
540	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	468,74	-237,66	1998,27	4,26
540	0	C_SLV_SX-q=1.5	-586,59	-634,43	1998,27	3,41
540	0,3825	C_SLV_SX-q=1.5	-586,59	-622,70	1998,27	3,41
540	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-586,59	-610,98	1998,27	3,41
540	0	C_SLV_SY-q=1.5	320,88	-289,93	1998,27	6,23
540	0,3825	C_SLV_SY-q=1.5	320,88	-278,21	1998,27	6,23
540	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	320,88	-266,49	1998,27	6,23
540	0	C_SLV_SY-q=1.5	-438,72	-605,60	1998,27	4,55
540	0,3825	C_SLV_SY-q=1.5	-438,72	-593,87	1998,27	4,55
540	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-438,72	-582,15	1998,27	4,55
541	0,4	C_SLU_STATICA	-6,45	-835,60	1998,27	309,66
541	0,5825	C_SLU_STATICA	-6,45	-828,33	1998,27	309,66
541	0,765	C_SLU_STATICA	-6,45	-821,06	1998,27	309,66
541	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	155,37	-414,83	1998,27	12,86
541	0,5825	C_SLV_SX-q=1.5	155,37	-409,24	1998,27	12,86
541	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	155,37	-403,65	1998,27	12,86
541	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-165,75	-707,93	1998,27	12,06
541	0,5825	C_SLV_SX-q=1.5	-165,75	-702,34	1998,27	12,06
541	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-165,75	-696,75	1998,27	12,06
541	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	49,54	-506,46	1998,27	40,34
541	0,5825	C_SLV_SY-q=1.5	49,54	-500,86	1998,27	40,34
541	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	49,54	-495,27	1998,27	40,34
541	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-59,92	-616,31	1998,27	33,35
541	0,5825	C_SLV_SY-q=1.5	-59,92	-610,72	1998,27	33,35
541	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-59,92	-605,12	1998,27	33,35
542	0	C_SLU_STATICA	-13,36	-751,97	1998,27	149,57
542	0,3825	C_SLU_STATICA	-13,36	-736,73	1998,27	149,57
542	0,765	C_SLU_STATICA	-13,36	-721,50	1998,27	149,57
542	0	C_SLV_SX-q=1.5	145,95	-388,37	1998,27	13,69
542	0,3825	C_SLV_SX-q=1.5	145,95	-376,65	1998,27	13,69
542	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	145,95	-364,93	1998,27	13,69

542	0	C_SLV_SX-q=1.5	-165,90	-612,02	1998,27	12,05
542	0,3825	C_SLV_SX-q=1.5	-165,90	-600,30	1998,27	12,05
542	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-165,90	-588,57	1998,27	12,05
542	0	C_SLV_SY-q=1.5	43,18	-457,39	1998,27	46,28
542	0,3825	C_SLV_SY-q=1.5	43,18	-445,67	1998,27	46,28
542	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	43,18	-433,95	1998,27	46,28
542	0	C_SLV_SY-q=1.5	-63,13	-543,00	1998,27	31,65
542	0,3825	C_SLV_SY-q=1.5	-63,13	-531,28	1998,27	31,65
542	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-63,13	-519,55	1998,27	31,65
543	0,4	C_SLU_STATICA	-9,24	-834,70	1998,27	216,24
543	0,5825	C_SLU_STATICA	-9,24	-827,43	1998,27	216,24
543	0,765	C_SLU_STATICA	-9,24	-820,16	1998,27	216,24
543	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	162,11	-404,51	1998,27	12,33
543	0,5825	C_SLV_SX-q=1.5	162,11	-398,91	1998,27	12,33
543	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	162,11	-393,32	1998,27	12,33
543	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-176,66	-715,94	1998,27	11,31
543	0,5825	C_SLV_SX-q=1.5	-176,66	-710,34	1998,27	11,31
543	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-176,66	-704,75	1998,27	11,31
543	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	53,54	-500,44	1998,27	37,32
543	0,5825	C_SLV_SY-q=1.5	53,54	-494,85	1998,27	37,32
543	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	53,54	-489,26	1998,27	37,32
543	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-68,08	-620,00	1998,27	29,35
543	0,5825	C_SLV_SY-q=1.5	-68,08	-614,41	1998,27	29,35
543	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-68,08	-608,82	1998,27	29,35
544	0	C_SLU_STATICA	-16,05	-749,20	1998,27	124,51
544	0,3825	C_SLU_STATICA	-16,05	-733,97	1998,27	124,51
544	0,765	C_SLU_STATICA	-16,05	-718,73	1998,27	124,51
544	0	C_SLV_SX-q=1.5	152,82	-379,33	1998,27	13,08
544	0,3825	C_SLV_SX-q=1.5	152,82	-367,61	1998,27	13,08
544	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	152,82	-355,89	1998,27	13,08
544	0	C_SLV_SX-q=1.5	-176,76	-616,46	1998,27	11,30
544	0,3825	C_SLV_SX-q=1.5	-176,76	-604,74	1998,27	11,30
544	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-176,76	-593,02	1998,27	11,30
544	0	C_SLV_SY-q=1.5	47,23	-451,66	1998,27	42,31
544	0,3825	C_SLV_SY-q=1.5	47,23	-439,94	1998,27	42,31
544	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	47,23	-428,22	1998,27	42,31
544	0	C_SLV_SY-q=1.5	-71,17	-544,13	1998,27	28,08
544	0,3825	C_SLV_SY-q=1.5	-71,17	-532,41	1998,27	28,08
544	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-71,17	-520,69	1998,27	28,08
546	0,4	C_SLU_STATICA	-9,01	-851,27	1998,27	221,76
546	0,5825	C_SLU_STATICA	-9,01	-844,00	1998,27	221,76
546	0,765	C_SLU_STATICA	-9,01	-836,73	1998,27	221,76
546	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	156,25	-425,41	1998,27	12,79
546	0,5825	C_SLV_SX-q=1.5	156,25	-419,81	1998,27	12,79
546	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	156,25	-414,22	1998,27	12,79

546	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-168,73	-714,42	1998,27	11,84
546	0,5825	C_SLV_SX-q=1.5	-168,73	-708,83	1998,27	11,84
546	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-168,73	-703,23	1998,27	11,84
546	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	97,73	-474,17	1998,27	20,45
546	0,5825	C_SLV_SY-q=1.5	97,73	-468,58	1998,27	20,45
546	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	97,73	-462,98	1998,27	20,45
546	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-110,21	-665,66	1998,27	18,13
546	0,5825	C_SLV_SY-q=1.5	-110,21	-660,06	1998,27	18,13
546	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-110,21	-654,47	1998,27	18,13
547	0	C_SLU_STATICA	-13,28	-783,01	1998,27	150,43
547	0,3825	C_SLU_STATICA	-13,28	-767,77	1998,27	150,43
547	0,765	C_SLU_STATICA	-13,28	-752,54	1998,27	150,43
547	0	C_SLV_SX-q=1.5	148,98	-412,43	1998,27	13,41
547	0,3825	C_SLV_SX-q=1.5	148,98	-400,71	1998,27	13,41
547	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	148,98	-388,98	1998,27	13,41
547	0	C_SLV_SX-q=1.5	-167,23	-627,35	1998,27	11,95
547	0,3825	C_SLV_SX-q=1.5	-167,23	-615,63	1998,27	11,95
547	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-167,23	-603,90	1998,27	11,95
547	0	C_SLV_SY-q=1.5	92,56	-449,22	1998,27	21,59
547	0,3825	C_SLV_SY-q=1.5	92,56	-437,50	1998,27	21,59
547	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	92,56	-425,77	1998,27	21,59
547	0	C_SLV_SY-q=1.5	-110,81	-590,56	1998,27	18,03
547	0,3825	C_SLV_SY-q=1.5	-110,81	-578,84	1998,27	18,03
547	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-110,81	-567,11	1998,27	18,03
550	0	C_SLU_STATICA	-96,44	-555,10	1998,27	20,72
550	0,1975	C_SLU_STATICA	-96,44	-547,23	1998,27	20,72
550	0,395	C_SLU_STATICA	-96,44	-539,36	1998,27	20,72
550	0	C_SLV_SX-q=1.5	482,98	-338,08	1998,27	4,14
550	0,1975	C_SLV_SX-q=1.5	482,98	-332,03	1998,27	4,14
550	0,395	C_SLV_SX-q=1.5	482,98	-325,98	1998,27	4,14
550	0	C_SLV_SX-q=1.5	-610,58	-406,38	1998,27	3,27
550	0,1975	C_SLV_SX-q=1.5	-610,58	-400,32	1998,27	3,27
550	0,395	C_SLV_SX-q=1.5	-610,58	-394,27	1998,27	3,27
550	0	C_SLV_SY-q=1.5	331,13	-338,34	1998,27	6,03
550	0,1975	C_SLV_SY-q=1.5	331,13	-332,29	1998,27	6,03
550	0,395	C_SLV_SY-q=1.5	331,13	-326,24	1998,27	6,03
550	0	C_SLV_SY-q=1.5	-458,73	-406,11	1998,27	4,36
550	0,1975	C_SLV_SY-q=1.5	-458,73	-400,06	1998,27	4,36
550	0,395	C_SLV_SY-q=1.5	-458,73	-394,01	1998,27	4,36
552	0,25	C_SLU_STATICA	-109,75	-500,96	1998,27	18,21
552	0,715	C_SLU_STATICA	-109,75	-482,44	1998,27	18,21
552	1,18	C_SLU_STATICA	-109,75	-463,91	1998,27	18,21
552	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	264,93	-301,31	1998,27	7,54
552	0,715	C_SLV_SX-q=1.5	264,93	-287,06	1998,27	7,54
552	1,18	C_SLV_SX-q=1.5	264,93	-272,81	1998,27	7,54

552	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	-405,56	-373,15	1998,27	4,93
552	0,715	C_SLV_SX-q=1.5	-405,56	-358,90	1998,27	4,93
552	1,18	C_SLV_SX-q=1.5	-405,56	-344,65	1998,27	4,93
552	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	171,93	-297,85	1998,27	11,62
552	0,715	C_SLV_SY-q=1.5	171,93	-283,60	1998,27	11,62
552	1,18	C_SLV_SY-q=1.5	171,93	-269,35	1998,27	11,62
552	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	-312,55	-376,61	1998,27	6,39
552	0,715	C_SLV_SY-q=1.5	-312,55	-362,36	1998,27	6,39
552	1,18	C_SLV_SY-q=1.5	-312,55	-348,11	1998,27	6,39
698	0	C_SLU_STATICA	18,54	-365,48	1998,27	107,76
698	0,38833	C_SLU_STATICA	18,54	-350,01	1998,27	107,76
698	0,77667	C_SLU_STATICA	18,54	-334,54	1998,27	107,76
698	0	C_SLV_SX-q=1.5	75,16	-155,32	1998,27	26,59
698	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	75,16	-143,42	1998,27	26,59
698	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	75,16	-131,52	1998,27	26,59
698	0	C_SLV_SX-q=1.5	-47,48	-397,96	1998,27	42,09
698	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	-47,48	-386,06	1998,27	42,09
698	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	-47,48	-374,16	1998,27	42,09
698	0	C_SLV_SY-q=1.5	128,03	-54,01	1998,27	15,61
698	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	128,03	-42,11	1998,27	15,61
698	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	128,03	-30,21	1998,27	15,61
698	0	C_SLV_SY-q=1.5	-100,36	-499,27	1998,27	19,91
698	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	-100,36	-487,37	1998,27	19,91
698	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	-100,36	-475,47	1998,27	19,91
699	0	C_SLU_STATICA	21,35	-341,09	1998,27	93,60
699	0,38833	C_SLU_STATICA	21,35	-325,62	1998,27	93,60
699	0,77667	C_SLU_STATICA	21,35	-310,15	1998,27	93,60
699	0	C_SLV_SX-q=1.5	77,31	-167,40	1998,27	25,85
699	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	77,31	-155,50	1998,27	25,85
699	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	77,31	-143,59	1998,27	25,85
699	0	C_SLV_SX-q=1.5	-45,13	-350,39	1998,27	44,28
699	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	-45,13	-338,49	1998,27	44,28
699	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	-45,13	-326,59	1998,27	44,28
699	0	C_SLV_SY-q=1.5	129,85	-91,66	1998,27	15,39
699	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	129,85	-79,76	1998,27	15,39
699	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	129,85	-67,86	1998,27	15,39
699	0	C_SLV_SY-q=1.5	-97,67	-426,12	1998,27	20,46
699	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	-97,67	-414,22	1998,27	20,46
699	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	-97,67	-402,32	1998,27	20,46
700	0	C_SLU_STATICA	25,70	-330,03	1998,27	77,75
700	0,38833	C_SLU_STATICA	25,70	-314,56	1998,27	77,75
700	0,77667	C_SLU_STATICA	25,70	-299,09	1998,27	77,75
700	0	C_SLV_SX-q=1.5	79,06	-192,04	1998,27	25,28
700	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	79,06	-180,14	1998,27	25,28
700	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	79,06	-168,24	1998,27	25,28

700	0	C_SLV_SX-q=1.5	-40,13	-309,99	1998,27	49,79
700	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	-40,13	-298,08	1998,27	49,79
700	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	-40,13	-286,18	1998,27	49,79
700	0	C_SLV_SY-q=1.5	129,79	-143,96	1998,27	15,40
700	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	129,79	-132,06	1998,27	15,40
700	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	129,79	-120,16	1998,27	15,40
700	0	C_SLV_SY-q=1.5	-90,86	-358,07	1998,27	21,99
700	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	-90,86	-346,17	1998,27	21,99
700	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	-90,86	-334,26	1998,27	21,99
743	0	C_SLU_STATICA	13,02	-687,04	1998,27	153,45
743	0,46875	C_SLU_STATICA	13,02	-668,37	1998,27	153,45
743	0,9375	C_SLU_STATICA	13,02	-649,69	1998,27	153,45
743	0	C_SLV_SX-q=1.5	153,72	-241,81	1998,27	13,00
743	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	153,72	-227,44	1998,27	13,00
743	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	153,72	-213,08	1998,27	13,00
743	0	C_SLV_SX-q=1.5	-137,58	-684,72	1998,27	14,52
743	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-137,58	-670,35	1998,27	14,52
743	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-137,58	-655,99	1998,27	14,52
743	0	C_SLV_SY-q=1.5	62,87	-376,07	1998,27	31,78
743	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	62,87	-361,70	1998,27	31,78
743	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	62,87	-347,34	1998,27	31,78
743	0	C_SLV_SY-q=1.5	-46,74	-550,46	1998,27	42,75
743	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-46,74	-536,09	1998,27	42,75
743	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-46,74	-521,73	1998,27	42,75
744	0	C_SLU_STATICA	17,44	-620,72	1998,27	114,60
744	0,46875	C_SLU_STATICA	17,44	-602,05	1998,27	114,60
744	0,9375	C_SLU_STATICA	17,44	-583,37	1998,27	114,60
744	0	C_SLV_SX-q=1.5	148,63	-104,32	1998,27	13,44
744	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	148,63	-89,95	1998,27	13,44
744	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	148,63	-75,59	1998,27	13,44
744	0	C_SLV_SX-q=1.5	-127,81	-742,36	1998,27	15,64
744	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-127,81	-728,00	1998,27	15,64
744	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-127,81	-713,63	1998,27	15,64
744	0	C_SLV_SY-q=1.5	62,43	-304,58	1998,27	32,01
744	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	62,43	-290,21	1998,27	32,01
744	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	62,43	-275,85	1998,27	32,01
744	0	C_SLV_SY-q=1.5	-41,61	-542,10	1998,27	48,03
744	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-41,61	-527,74	1998,27	48,03
744	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-41,61	-513,37	1998,27	48,03
745	0	C_SLU_STATICA	164,30	-596,84	1998,27	12,16
745	0,5575	C_SLU_STATICA	164,30	-574,63	1998,27	12,16
745	1,115	C_SLU_STATICA	164,30	-552,42	1998,27	12,16
745	0	C_SLV_SX-q=1.5	484,25	-87,01	1998,27	4,13
745	0,5575	C_SLV_SX-q=1.5	484,25	-69,93	1998,27	4,13
745	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	484,25	-52,84	1998,27	4,13

745	0	C_SLV_SX-q=1.5	-327,68	-728,24	1998,27	6,10
745	0,5575	C_SLV_SX-q=1.5	-327,68	-711,16	1998,27	6,10
745	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-327,68	-694,07	1998,27	6,10
745	0	C_SLV_SY-q=1.5	230,07	-288,44	1998,27	8,69
745	0,5575	C_SLV_SY-q=1.5	230,07	-271,36	1998,27	8,69
745	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	230,07	-254,27	1998,27	8,69
745	0	C_SLV_SY-q=1.5	-73,50	-526,81	1998,27	27,19
745	0,5575	C_SLV_SY-q=1.5	-73,50	-509,72	1998,27	27,19
745	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-73,50	-492,64	1998,27	27,19
746	0,15	C_SLU_STATICA	137,74	-641,06	1998,27	14,51
746	0,6325	C_SLU_STATICA	137,74	-621,84	1998,27	14,51
746	1,115	C_SLU_STATICA	137,74	-602,61	1998,27	14,51
746	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	454,91	-257,19	1998,27	4,39
746	0,6325	C_SLV_SX-q=1.5	454,91	-242,40	1998,27	4,39
746	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	454,91	-227,61	1998,27	4,39
746	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-330,36	-606,22	1998,27	6,05
746	0,6325	C_SLV_SX-q=1.5	-330,36	-591,43	1998,27	6,05
746	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-330,36	-576,65	1998,27	6,05
746	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	209,02	-367,00	1998,27	9,56
746	0,6325	C_SLV_SY-q=1.5	209,02	-352,21	1998,27	9,56
746	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	209,02	-337,42	1998,27	9,56
746	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-84,47	-496,41	1998,27	23,66
746	0,6325	C_SLV_SY-q=1.5	-84,47	-481,62	1998,27	23,66
746	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-84,47	-466,84	1998,27	23,66
751	0,15	C_SLU_STATICA	132,63	-643,80	1998,27	15,07
751	0,6325	C_SLU_STATICA	132,63	-624,58	1998,27	15,07
751	1,115	C_SLU_STATICA	132,63	-605,36	1998,27	15,07
751	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	546,26	-212,49	1998,27	3,66
751	0,6325	C_SLV_SX-q=1.5	546,26	-197,71	1998,27	3,66
751	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	546,26	-182,92	1998,27	3,66
751	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-433,87	-649,11	1998,27	4,61
751	0,6325	C_SLV_SX-q=1.5	-433,87	-634,32	1998,27	4,61
751	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-433,87	-619,54	1998,27	4,61
751	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	224,96	-352,73	1998,27	8,88
751	0,6325	C_SLV_SY-q=1.5	224,96	-337,94	1998,27	8,88
751	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	224,96	-323,16	1998,27	8,88
751	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-112,57	-508,87	1998,27	17,75
751	0,6325	C_SLV_SY-q=1.5	-112,57	-494,08	1998,27	17,75
751	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-112,57	-479,30	1998,27	17,75
752	0	C_SLU_STATICA	158,67	-596,60	1998,27	12,59
752	0,5575	C_SLU_STATICA	158,67	-574,39	1998,27	12,59
752	1,115	C_SLU_STATICA	158,67	-552,18	1998,27	12,59
752	0	C_SLV_SX-q=1.5	578,14	-4,92	1998,27	3,46
752	0,5575	C_SLV_SX-q=1.5	578,14	12,16	1998,27	3,46
752	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	578,14	29,25	1998,27	3,46

752	0	C_SLV_SX-q=1.5	-435,00	-807,80	1998,27	4,59
752	0,5575	C_SLV_SX-q=1.5	-435,00	-790,71	1998,27	4,59
752	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-435,00	-773,63	1998,27	4,59
752	0	C_SLV_SY-q=1.5	245,93	-265,16	1998,27	8,13
752	0,5575	C_SLV_SY-q=1.5	245,93	-248,08	1998,27	8,13
752	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	245,93	-230,99	1998,27	8,13
752	0	C_SLV_SY-q=1.5	-102,78	-547,56	1998,27	19,44
752	0,5575	C_SLV_SY-q=1.5	-102,78	-530,47	1998,27	19,44
752	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-102,78	-513,39	1998,27	19,44
753	0	C_SLU_STATICA	27,58	-611,41	1998,27	72,45
753	0,46875	C_SLU_STATICA	27,58	-592,74	1998,27	72,45
753	0,9375	C_SLU_STATICA	27,58	-574,07	1998,27	72,45
753	0	C_SLV_SX-q=1.5	187,82	-13,95	1998,27	10,64
753	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	187,82	0,42	1998,27	10,64
753	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	187,82	14,78	1998,27	10,64
753	0	C_SLV_SX-q=1.5	-151,59	-819,17	1998,27	13,18
753	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-151,59	-804,80	1998,27	13,18
753	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-151,59	-790,44	1998,27	13,18
753	0	C_SLV_SY-q=1.5	78,23	-274,27	1998,27	25,54
753	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	78,23	-259,90	1998,27	25,54
753	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	78,23	-245,54	1998,27	25,54
753	0	C_SLV_SY-q=1.5	-41,99	-558,85	1998,27	47,59
753	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-41,99	-544,48	1998,27	47,59
753	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-41,99	-530,12	1998,27	47,59
754	0	C_SLU_STATICA	22,68	-664,96	1998,27	88,11
754	0,46875	C_SLU_STATICA	22,68	-646,28	1998,27	88,11
754	0,9375	C_SLU_STATICA	22,68	-627,61	1998,27	88,11
754	0	C_SLV_SX-q=1.5	193,98	-165,21	1998,27	10,30
754	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	193,98	-150,85	1998,27	10,30
754	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	193,98	-136,48	1998,27	10,30
754	0	C_SLV_SX-q=1.5	-163,14	-729,96	1998,27	12,25
754	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-163,14	-715,60	1998,27	12,25
754	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-163,14	-701,23	1998,27	12,25
754	0	C_SLV_SY-q=1.5	78,44	-345,80	1998,27	25,48
754	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	78,44	-331,43	1998,27	25,48
754	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	78,44	-317,07	1998,27	25,48
754	0	C_SLV_SY-q=1.5	-47,60	-549,38	1998,27	41,98
754	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-47,60	-535,02	1998,27	41,98
754	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-47,60	-520,65	1998,27	41,98
769	0,15	C_SLU_STATICA	133,90	-645,08	1998,27	14,92
769	0,6325	C_SLU_STATICA	133,90	-625,86	1998,27	14,92
769	1,115	C_SLU_STATICA	133,90	-606,64	1998,27	14,92
769	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	474,59	-244,92	1998,27	4,21
769	0,6325	C_SLV_SX-q=1.5	474,59	-230,13	1998,27	4,21
769	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	474,59	-215,35	1998,27	4,21

769	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-361,38	-615,42	1998,27	5,53
769	0,6325	C_SLV_SX-q=1.5	-361,38	-600,63	1998,27	5,53
769	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-361,38	-585,84	1998,27	5,53
769	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	214,68	-359,89	1998,27	9,31
769	0,6325	C_SLV_SY-q=1.5	214,68	-345,10	1998,27	9,31
769	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	214,68	-330,31	1998,27	9,31
769	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-101,47	-500,45	1998,27	19,69
769	0,6325	C_SLV_SY-q=1.5	-101,47	-485,66	1998,27	19,69
769	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-101,47	-470,87	1998,27	19,69
770	0	C_SLU_STATICA	160,01	-596,87	1998,27	12,49
770	0,5575	C_SLU_STATICA	160,01	-574,66	1998,27	12,49
770	1,115	C_SLU_STATICA	160,01	-552,45	1998,27	12,49
770	0	C_SLV_SX-q=1.5	504,07	-63,76	1998,27	3,96
770	0,5575	C_SLV_SX-q=1.5	504,07	-46,67	1998,27	3,96
770	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	504,07	-29,59	1998,27	3,96
770	0	C_SLV_SX-q=1.5	-360,19	-747,49	1998,27	5,55
770	0,5575	C_SLV_SX-q=1.5	-360,19	-730,41	1998,27	5,55
770	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-360,19	-713,32	1998,27	5,55
770	0	C_SLV_SY-q=1.5	235,38	-276,39	1998,27	8,49
770	0,5575	C_SLV_SY-q=1.5	235,38	-259,30	1998,27	8,49
770	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	235,38	-242,22	1998,27	8,49
770	0	C_SLV_SY-q=1.5	-91,50	-534,86	1998,27	21,84
770	0,5575	C_SLV_SY-q=1.5	-91,50	-517,77	1998,27	21,84
770	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-91,50	-500,69	1998,27	21,84
771	0	C_SLU_STATICA	26,08	-611,03	1998,27	76,61
771	0,46875	C_SLU_STATICA	26,08	-592,36	1998,27	76,61
771	0,9375	C_SLU_STATICA	26,08	-573,68	1998,27	76,61
771	0	C_SLV_SX-q=1.5	160,99	-72,34	1998,27	12,41
771	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	160,99	-57,97	1998,27	12,41
771	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	160,99	-43,60	1998,27	12,41
771	0	C_SLV_SX-q=1.5	-126,82	-759,41	1998,27	15,76
771	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-126,82	-745,05	1998,27	15,76
771	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-126,82	-730,68	1998,27	15,76
771	0	C_SLV_SY-q=1.5	72,15	-285,93	1998,27	27,70
771	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	72,15	-271,57	1998,27	27,70
771	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	72,15	-257,20	1998,27	27,70
771	0	C_SLV_SY-q=1.5	-37,97	-545,81	1998,27	52,62
771	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-37,97	-531,45	1998,27	52,62
771	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-37,97	-517,08	1998,27	52,62
772	0	C_SLU_STATICA	21,14	-664,63	1998,27	94,53
772	0,46875	C_SLU_STATICA	21,14	-645,96	1998,27	94,53
772	0,9375	C_SLU_STATICA	21,14	-627,28	1998,27	94,53
772	0	C_SLV_SX-q=1.5	165,78	-205,47	1998,27	12,05
772	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	165,78	-191,10	1998,27	12,05
772	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	165,78	-176,74	1998,27	12,05

772	0	C_SLV_SX-q=1.5	-137,02	-688,68	1998,27	14,58
772	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-137,02	-674,31	1998,27	14,58
772	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-137,02	-659,95	1998,27	14,58
772	0	C_SLV_SY-q=1.5	72,15	-355,33	1998,27	27,69
772	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	72,15	-340,96	1998,27	27,69
772	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	72,15	-326,60	1998,27	27,69
772	0	C_SLV_SY-q=1.5	-43,39	-538,82	1998,27	46,05
772	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-43,39	-524,45	1998,27	46,05
772	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-43,39	-510,09	1998,27	46,05
787	0,15	C_SLU_STATICA	92,93	-613,63	1998,27	21,50
787	0,6325	C_SLU_STATICA	92,93	-594,41	1998,27	21,50
787	1,115	C_SLU_STATICA	92,93	-575,19	1998,27	21,50
787	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	420,88	-234,60	1998,27	4,75
787	0,6325	C_SLV_SX-q=1.5	420,88	-219,81	1998,27	4,75
787	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	420,88	-205,03	1998,27	4,75
787	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-357,58	-574,57	1998,27	5,59
787	0,6325	C_SLV_SX-q=1.5	-357,58	-559,79	1998,27	5,59
787	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-357,58	-545,00	1998,27	5,59
787	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	301,72	-285,26	1998,27	6,62
787	0,6325	C_SLV_SY-q=1.5	301,72	-270,47	1998,27	6,62
787	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	301,72	-255,68	1998,27	6,62
787	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-238,42	-523,91	1998,27	8,38
787	0,6325	C_SLV_SY-q=1.5	-238,42	-509,13	1998,27	8,38
787	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-238,42	-494,34	1998,27	8,38
788	0	C_SLU_STATICA	112,13	-592,82	1998,27	17,82
788	0,5575	C_SLU_STATICA	112,13	-570,61	1998,27	17,82
788	1,115	C_SLU_STATICA	112,13	-548,39	1998,27	17,82
788	0	C_SLV_SX-q=1.5	445,43	-81,17	1998,27	4,49
788	0,5575	C_SLV_SX-q=1.5	445,43	-64,08	1998,27	4,49
788	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	445,43	-47,00	1998,27	4,49
788	0	C_SLV_SX-q=1.5	-360,69	-711,13	1998,27	5,54
788	0,5575	C_SLV_SX-q=1.5	-360,69	-694,05	1998,27	5,54
788	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-360,69	-676,96	1998,27	5,54
788	0	C_SLV_SY-q=1.5	322,25	-177,31	1998,27	6,20
788	0,5575	C_SLV_SY-q=1.5	322,25	-160,23	1998,27	6,20
788	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	322,25	-143,14	1998,27	6,20
788	0	C_SLV_SY-q=1.5	-237,52	-614,99	1998,27	8,41
788	0,5575	C_SLV_SY-q=1.5	-237,52	-597,91	1998,27	8,41
788	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-237,52	-580,82	1998,27	8,41
789	0	C_SLU_STATICA	26,36	-692,83	1998,27	75,80
789	0,46875	C_SLU_STATICA	26,36	-674,16	1998,27	75,80
789	0,9375	C_SLU_STATICA	26,36	-655,49	1998,27	75,80
789	0	C_SLV_SX-q=1.5	141,26	-146,49	1998,27	14,15
789	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	141,26	-132,12	1998,27	14,15
789	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	141,26	-117,76	1998,27	14,15

789	0	C_SLV_SX-q=1.5	-110,67	-779,10	1998,27	18,06
789	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-110,67	-764,73	1998,27	18,06
789	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-110,67	-750,37	1998,27	18,06
789	0	C_SLV_SY-q=1.5	107,41	-244,54	1998,27	18,60
789	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	107,41	-230,18	1998,27	18,60
789	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	107,41	-215,81	1998,27	18,60
789	0	C_SLV_SY-q=1.5	-76,82	-681,04	1998,27	26,01
789	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-76,82	-666,68	1998,27	26,01
789	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-76,82	-652,31	1998,27	26,01
790	0	C_SLU_STATICA	23,68	-774,18	1998,27	84,38
790	0,46875	C_SLU_STATICA	23,68	-755,51	1998,27	84,38
790	0,9375	C_SLU_STATICA	23,68	-736,83	1998,27	84,38
790	0	C_SLV_SX-q=1.5	146,84	-295,47	1998,27	13,61
790	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	146,84	-281,10	1998,27	13,61
790	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	146,84	-266,74	1998,27	13,61
790	0	C_SLV_SX-q=1.5	-118,62	-726,88	1998,27	16,85
790	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-118,62	-712,51	1998,27	16,85
790	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-118,62	-698,15	1998,27	16,85
790	0	C_SLV_SY-q=1.5	111,01	-367,57	1998,27	18,00
790	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	111,01	-353,20	1998,27	18,00
790	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	111,01	-338,84	1998,27	18,00
790	0	C_SLV_SY-q=1.5	-82,79	-654,77	1998,27	24,14
790	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-82,79	-640,41	1998,27	24,14
790	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-82,79	-626,04	1998,27	24,14
805	0,15	C_SLU_STATICA	61,26	-850,78	1998,27	32,62
805	0,54375	C_SLU_STATICA	61,26	-835,09	1998,27	32,62
805	0,9375	C_SLU_STATICA	61,26	-819,41	1998,27	32,62
805	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	415,69	-258,18	1998,27	4,81
805	0,54375	C_SLV_SX-q=1.5	415,69	-246,11	1998,27	4,81
805	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	415,69	-234,05	1998,27	4,81
805	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-327,06	-872,92	1998,27	6,11
805	0,54375	C_SLV_SX-q=1.5	-327,06	-860,86	1998,27	6,11
805	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-327,06	-848,79	1998,27	6,11
805	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	307,01	-266,84	1998,27	6,51
805	0,54375	C_SLV_SY-q=1.5	307,01	-254,77	1998,27	6,51
805	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	307,01	-242,71	1998,27	6,51
805	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-218,38	-864,26	1998,27	9,15
805	0,54375	C_SLV_SY-q=1.5	-218,38	-852,20	1998,27	9,15
805	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-218,38	-840,13	1998,27	9,15
806	0	C_SLU_STATICA	62,39	-844,56	1998,27	32,03
806	0,46875	C_SLU_STATICA	62,39	-825,89	1998,27	32,03
806	0,9375	C_SLU_STATICA	62,39	-807,21	1998,27	32,03
806	0	C_SLV_SX-q=1.5	422,83	-351,95	1998,27	4,73
806	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	422,83	-337,58	1998,27	4,73
806	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	422,83	-323,22	1998,27	4,73

806	0	C_SLV_SX-q=1.5	-332,58	-762,90	1998,27	6,01
806	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-332,58	-748,53	1998,27	6,01
806	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-332,58	-734,17	1998,27	6,01
806	0	C_SLV_SY-q=1.5	312,77	-343,52	1998,27	6,39
806	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	312,77	-329,15	1998,27	6,39
806	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	312,77	-314,79	1998,27	6,39
806	0	C_SLV_SY-q=1.5	-222,52	-771,33	1998,27	8,98
806	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-222,52	-756,96	1998,27	8,98
806	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-222,52	-742,60	1998,27	8,98

CALCOLO TAGLIO RESISTENTE V_{3Rd}

Caratteristiche sezione e armatura

h	500	mm
b_w	1500	mm
d	450	mm
ΦA_{sw}	12	mm
passo s	10	cm
bracci	2	
α_{Asw}	90	°
ctg(θ)	2,5	

Caratteristiche materiali e coefficienti

f_{yk}	450	N/mm ²
f_{ck}	25	N/mm ²
R_{ck}	30	N/mm ²
γ_c	1,5	
γ_s	1,15	
α_{cc}	0,85	

$A_{sw} = 226,19 \text{ mm}^2$

$\sin^2(\theta)$	0,083304			
θ	0,29279	rad		
θ	16,78	°	ctg(θ)	3,317252

MIN FS

Esito verifica a taglio

3,47

verifica soddisfatta

Frame	Station	OutputCase	V_{3sd}	N_{sd}	V_{3Rd}	FS
Text	m	Text	KN	KN	KN	
64	0,00	C_SLU_STATICA	-94,84	-618,69	896,17	9,45
64	0,25	C_SLU_STATICA	-94,84	-608,73	896,17	9,45
64	0,50	C_SLU_STATICA	-94,84	-598,77	896,17	9,45

64	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-55,80	-127,60	896,17	16,06
64	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	-55,80	-119,94	896,17	16,06
64	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	-55,80	-112,28	896,17	16,06
64	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-73,01	-714,18	896,17	12,28
64	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	-73,01	-706,52	896,17	12,28
64	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	-73,01	-698,86	896,17	12,28
64	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-55,46	-209,59	896,17	16,16
64	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	-55,46	-201,93	896,17	16,16
64	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	-55,46	-194,26	896,17	16,16
64	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-73,35	-632,19	896,17	12,22
64	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	-73,35	-624,53	896,17	12,22
64	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	-73,35	-616,87	896,17	12,22
71	0,20	C_SLU_STATICA	-86,50	-712,31	896,17	10,36
71	0,20	C_SLU_STATICA	-86,50	-712,27	896,17	10,36
71	0,20	C_SLU_STATICA	-86,50	-712,23	896,17	10,36
71	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	-44,36	-152,47	896,17	20,20
71	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	-44,36	-152,44	896,17	20,20
71	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	-44,36	-152,40	896,17	20,20
71	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	-71,95	-819,63	896,17	12,46
71	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	-71,95	-819,60	896,17	12,46
71	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	-71,95	-819,57	896,17	12,46
71	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	-34,09	-245,01	896,17	26,29
71	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	-34,09	-244,98	896,17	26,29
71	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	-34,09	-244,95	896,17	26,29
71	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	-82,22	-727,09	896,17	10,90
71	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	-82,22	-727,06	896,17	10,90
71	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	-82,22	-727,02	896,17	10,90
73	0,00	C_SLU_STATICA	-6,32	-399,91	896,17	141,75
73	0,54	C_SLU_STATICA	-6,32	-378,60	896,17	141,75
73	1,07	C_SLU_STATICA	-6,32	-357,29	896,17	141,75
73	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	4,51	-198,31	896,17	198,80
73	0,54	C_SLV_SX-q=1.5	4,51	-181,91	896,17	198,80
73	1,07	C_SLV_SX-q=1.5	4,51	-165,52	896,17	198,80
73	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-14,30	-406,79	896,17	62,69
73	0,54	C_SLV_SX-q=1.5	-14,30	-390,40	896,17	62,69
73	1,07	C_SLV_SX-q=1.5	-14,30	-374,00	896,17	62,69
73	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	7,37	-73,93	896,17	121,68
73	0,54	C_SLV_SY-q=1.5	7,37	-57,53	896,17	121,68
73	1,07	C_SLV_SY-q=1.5	7,37	-41,14	896,17	121,68
73	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-17,15	-531,17	896,17	52,25
73	0,54	C_SLV_SY-q=1.5	-17,15	-514,78	896,17	52,25
73	1,07	C_SLV_SY-q=1.5	-17,15	-498,38	896,17	52,25
97	0,00	C_SLU_STATICA	4,75	-871,68	896,17	188,55
97	0,65	C_SLU_STATICA	4,75	-845,79	896,17	188,55
97	1,30	C_SLU_STATICA	4,75	-819,89	896,17	188,55

97	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	4,51	-533,17	896,17	198,80
97	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	4,51	-513,25	896,17	198,80
97	1,30	C_SLV_SX-q=1.5	4,51	-493,33	896,17	198,80
97	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,78	-647,51	896,17	1144,54
97	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-0,78	-627,59	896,17	1144,54
97	1,30	C_SLV_SX-q=1.5	-0,78	-607,67	896,17	1144,54
97	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	4,70	-557,88	896,17	190,84
97	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	4,70	-537,96	896,17	190,84
97	1,30	C_SLV_SY-q=1.5	4,70	-518,05	896,17	190,84
97	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-0,97	-622,79	896,17	922,94
97	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-0,97	-602,87	896,17	922,94
97	1,30	C_SLV_SY-q=1.5	-0,97	-582,95	896,17	922,94
98	0,00	C_SLU_STATICA	2,51	-904,89	896,17	356,61
98	0,50	C_SLU_STATICA	2,51	-884,97	896,17	356,61
98	1,00	C_SLU_STATICA	2,51	-865,05	896,17	356,61
98	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	2,71	-507,34	896,17	330,69
98	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	2,71	-492,01	896,17	330,69
98	1,00	C_SLV_SX-q=1.5	2,71	-476,69	896,17	330,69
98	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,60	-718,90	896,17	1486,19
98	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	-0,60	-703,57	896,17	1486,19
98	1,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,60	-688,25	896,17	1486,19
98	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	2,95	-558,66	896,17	303,79
98	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	2,95	-543,34	896,17	303,79
98	1,00	C_SLV_SY-q=1.5	2,95	-528,01	896,17	303,79
98	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-0,84	-667,57	896,17	1063,08
98	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	-0,84	-652,25	896,17	1063,08
98	1,00	C_SLV_SY-q=1.5	-0,84	-636,93	896,17	1063,08
101	0,00	C_SLU_STATICA	5,87	-993,44	896,17	152,77
101	0,50	C_SLU_STATICA	5,87	-973,52	896,17	152,77
101	1,00	C_SLU_STATICA	5,87	-953,60	896,17	152,77
101	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	6,89	-542,41	896,17	130,03
101	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	6,89	-527,09	896,17	130,03
101	1,00	C_SLV_SX-q=1.5	6,89	-511,77	896,17	130,03
101	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-1,56	-803,61	896,17	573,73
101	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	-1,56	-788,29	896,17	573,73
101	1,00	C_SLV_SX-q=1.5	-1,56	-772,96	896,17	573,73
101	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	6,90	-603,73	896,17	129,96
101	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	6,90	-588,41	896,17	129,96
101	1,00	C_SLV_SY-q=1.5	6,90	-573,09	896,17	129,96
101	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-1,57	-742,29	896,17	572,27
101	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	-1,57	-726,97	896,17	572,27
101	1,00	C_SLV_SY-q=1.5	-1,57	-711,64	896,17	572,27
116	0,00	C_SLU_STATICA	53,66	-1406,72	896,17	16,70
116	0,20	C_SLU_STATICA	53,66	-1398,75	896,17	16,70
116	0,40	C_SLU_STATICA	53,66	-1390,78	896,17	16,70

116	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	40,85	-900,67	896,17	21,94
116	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	40,85	-894,54	896,17	21,94
116	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	40,85	-888,41	896,17	21,94
116	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-2,71	-984,62	896,17	330,57
116	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	-2,71	-978,49	896,17	330,57
116	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	-2,71	-972,36	896,17	330,57
116	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	42,64	-889,23	896,17	21,02
116	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	42,64	-883,10	896,17	21,02
116	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	42,64	-876,97	896,17	21,02
116	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-4,50	-996,05	896,17	199,15
116	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	-4,50	-989,93	896,17	199,15
116	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	-4,50	-983,80	896,17	199,15
123	0,00	C_SLU_STATICA	15,32	-1411,14	896,17	58,49
123	0,20	C_SLU_STATICA	15,32	-1403,17	896,17	58,49
123	0,40	C_SLU_STATICA	15,32	-1395,21	896,17	58,49
123	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	17,05	-909,45	896,17	52,57
123	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	17,05	-903,32	896,17	52,57
123	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	17,05	-897,19	896,17	52,57
123	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-5,61	-978,60	896,17	159,89
123	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	-5,61	-972,47	896,17	159,89
123	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	-5,61	-966,35	896,17	159,89
123	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	25,12	-918,40	896,17	35,68
123	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	25,12	-912,27	896,17	35,68
123	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	25,12	-906,15	896,17	35,68
123	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-13,67	-969,65	896,17	65,54
123	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	-13,67	-963,52	896,17	65,54
123	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	-13,67	-957,39	896,17	65,54
153	0,00	C_SLU_STATICA	0,66	-888,91	896,17	1355,78
153	0,65	C_SLU_STATICA	0,66	-863,02	896,17	1355,78
153	1,30	C_SLU_STATICA	0,66	-837,12	896,17	1355,78
153	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	1,14	-546,93	896,17	784,74
153	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	1,14	-527,01	896,17	784,74
153	1,30	C_SLV_SX-q=1.5	1,14	-507,09	896,17	784,74
153	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,51	-649,13	896,17	1760,66
153	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-0,51	-629,21	896,17	1760,66
153	1,30	C_SLV_SX-q=1.5	-0,51	-609,29	896,17	1760,66
153	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	1,68	-574,41	896,17	534,39
153	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	1,68	-554,49	896,17	534,39
153	1,30	C_SLV_SY-q=1.5	1,68	-534,57	896,17	534,39
153	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-1,04	-621,65	896,17	858,40
153	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-1,04	-601,73	896,17	858,40
153	1,30	C_SLV_SY-q=1.5	-1,04	-581,81	896,17	858,40
156	0,00	C_SLU_STATICA	0,35	-918,00	896,17	2597,60
156	0,50	C_SLU_STATICA	0,35	-898,08	896,17	2597,60
156	1,00	C_SLU_STATICA	0,35	-878,16	896,17	2597,60

156	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	1,11	-522,76	896,17	811,02
156	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	1,11	-507,44	896,17	811,02
156	1,00	C_SLV_SX-q=1.5	1,11	-492,11	896,17	811,02
156	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,72	-714,93	896,17	1251,64
156	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	-0,72	-699,60	896,17	1251,64
156	1,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,72	-684,28	896,17	1251,64
156	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	1,93	-580,31	896,17	464,82
156	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	1,93	-564,99	896,17	464,82
156	1,00	C_SLV_SY-q=1.5	1,93	-549,67	896,17	464,82
156	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-1,54	-657,37	896,17	582,31
156	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	-1,54	-642,05	896,17	582,31
156	1,00	C_SLV_SY-q=1.5	-1,54	-626,73	896,17	582,31
157	0,00	C_SLU_STATICA	1,41	-1021,61	896,17	635,13
157	0,50	C_SLU_STATICA	1,41	-1001,69	896,17	635,13
157	1,00	C_SLU_STATICA	1,41	-981,77	896,17	635,13
157	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	3,48	-577,49	896,17	257,23
157	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	3,48	-562,17	896,17	257,23
157	1,00	C_SLV_SX-q=1.5	3,48	-546,85	896,17	257,23
157	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-2,24	-801,61	896,17	399,90
157	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	-2,24	-786,28	896,17	399,90
157	1,00	C_SLV_SX-q=1.5	-2,24	-770,96	896,17	399,90
157	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	6,25	-644,56	896,17	143,43
157	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	6,25	-629,23	896,17	143,43
157	1,00	C_SLV_SY-q=1.5	6,25	-613,91	896,17	143,43
157	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-5,01	-734,54	896,17	179,06
157	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	-5,01	-719,22	896,17	179,06
157	1,00	C_SLV_SY-q=1.5	-5,01	-703,89	896,17	179,06
159	0,40	C_SLU_STATICA	-19,81	-821,66	896,17	45,25
159	0,58	C_SLU_STATICA	-19,81	-814,39	896,17	45,25
159	0,77	C_SLU_STATICA	-19,81	-807,12	896,17	45,25
159	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	18,93	-390,38	896,17	47,33
159	0,58	C_SLV_SX-q=1.5	18,93	-384,79	896,17	47,33
159	0,77	C_SLV_SX-q=1.5	18,93	-379,19	896,17	47,33
159	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	-39,27	-716,03	896,17	22,82
159	0,58	C_SLV_SX-q=1.5	-39,27	-710,44	896,17	22,82
159	0,77	C_SLV_SX-q=1.5	-39,27	-704,84	896,17	22,82
159	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	15,73	-476,27	896,17	56,99
159	0,58	C_SLV_SY-q=1.5	15,73	-470,68	896,17	56,99
159	0,77	C_SLV_SY-q=1.5	15,73	-465,08	896,17	56,99
159	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	-36,06	-630,14	896,17	24,85
159	0,58	C_SLV_SY-q=1.5	-36,06	-624,55	896,17	24,85
159	0,77	C_SLV_SY-q=1.5	-36,06	-618,95	896,17	24,85
185	0,00	C_SLU_STATICA	-11,48	-1408,22	896,17	78,04
185	0,20	C_SLU_STATICA	-11,48	-1400,25	896,17	78,04
185	0,40	C_SLU_STATICA	-11,48	-1392,29	896,17	78,04

185	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	7,43	-910,05	896,17	120,55
185	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	7,43	-903,92	896,17	120,55
185	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	7,43	-897,79	896,17	120,55
185	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-21,68	-971,68	896,17	41,34
185	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	-21,68	-965,55	896,17	41,34
185	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	-21,68	-959,42	896,17	41,34
185	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	13,43	-916,48	896,17	66,71
185	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	13,43	-910,35	896,17	66,71
185	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	13,43	-904,22	896,17	66,71
185	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-27,68	-965,25	896,17	32,38
185	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	-27,68	-959,12	896,17	32,38
185	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	-27,68	-952,99	896,17	32,38
188	0,00	C_SLU_STATICA	-82,68	-1430,00	896,17	10,84
188	0,20	C_SLU_STATICA	-82,68	-1422,04	896,17	10,84
188	0,40	C_SLU_STATICA	-82,68	-1414,07	896,17	10,84
188	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-29,77	-925,84	896,17	30,10
188	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	-29,77	-919,71	896,17	30,10
188	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	-29,77	-913,58	896,17	30,10
188	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-77,35	-979,78	896,17	11,59
188	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	-77,35	-973,65	896,17	11,59
188	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	-77,35	-967,52	896,17	11,59
188	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-23,50	-929,29	896,17	38,14
188	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	-23,50	-923,16	896,17	38,14
188	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	-23,50	-917,03	896,17	38,14
188	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-83,63	-976,33	896,17	10,72
188	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	-83,63	-970,20	896,17	10,72
188	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	-83,63	-964,07	896,17	10,72
191	0,00	C_SLU_STATICA	0,73	-887,34	896,17	1229,32
191	0,65	C_SLU_STATICA	0,73	-861,45	896,17	1229,32
191	1,30	C_SLU_STATICA	0,73	-835,55	896,17	1229,32
191	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	2,40	-545,08	896,17	373,56
191	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	2,40	-525,16	896,17	373,56
191	1,30	C_SLV_SX-q=1.5	2,40	-505,24	896,17	373,56
191	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-1,19	-648,03	896,17	753,09
191	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-1,19	-628,11	896,17	753,09
191	1,30	C_SLV_SX-q=1.5	-1,19	-608,19	896,17	753,09
191	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	2,49	-574,38	896,17	359,76
191	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	2,49	-554,46	896,17	359,76
191	1,30	C_SLV_SY-q=1.5	2,49	-534,54	896,17	359,76
191	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-1,28	-618,73	896,17	698,50
191	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-1,28	-598,81	896,17	698,50
191	1,30	C_SLV_SY-q=1.5	-1,28	-578,89	896,17	698,50
192	0,00	C_SLU_STATICA	0,49	-914,11	896,17	1814,12
192	0,50	C_SLU_STATICA	0,49	-894,19	896,17	1814,12
192	1,00	C_SLU_STATICA	0,49	-874,27	896,17	1814,12

192	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	1,79	-514,04	896,17	501,22
192	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	1,79	-498,72	896,17	501,22
192	1,00	C_SLV_SX-q=1.5	1,79	-483,39	896,17	501,22
192	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-1,03	-717,07	896,17	867,54
192	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	-1,03	-701,75	896,17	867,54
192	1,00	C_SLV_SX-q=1.5	-1,03	-686,42	896,17	867,54
192	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	2,44	-575,57	896,17	367,28
192	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	2,44	-560,24	896,17	367,28
192	1,00	C_SLV_SY-q=1.5	2,44	-544,92	896,17	367,28
192	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-1,68	-655,55	896,17	532,17
192	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	-1,68	-640,22	896,17	532,17
192	1,00	C_SLV_SY-q=1.5	-1,68	-624,90	896,17	532,17
193	0,00	C_SLU_STATICA	-1,44	-1007,27	896,17	620,62
193	0,50	C_SLU_STATICA	-1,44	-987,35	896,17	620,62
193	1,00	C_SLU_STATICA	-1,44	-967,43	896,17	620,62
193	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	2,98	-556,96	896,17	300,93
193	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	2,98	-541,63	896,17	300,93
193	1,00	C_SLV_SX-q=1.5	2,98	-526,31	896,17	300,93
193	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-4,85	-801,14	896,17	184,63
193	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	-4,85	-785,82	896,17	184,63
193	1,00	C_SLV_SX-q=1.5	-4,85	-770,50	896,17	184,63
193	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	5,25	-630,27	896,17	170,67
193	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	5,25	-614,95	896,17	170,67
193	1,00	C_SLV_SY-q=1.5	5,25	-599,62	896,17	170,67
193	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-7,13	-727,83	896,17	125,74
193	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	-7,13	-712,51	896,17	125,74
193	1,00	C_SLV_SY-q=1.5	-7,13	-697,18	896,17	125,74
218	0,00	C_SLU_STATICA	-7,04	-887,85	896,17	127,28
218	0,65	C_SLU_STATICA	-7,04	-861,96	896,17	127,28
218	1,30	C_SLU_STATICA	-7,04	-836,06	896,17	127,28
218	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-2,42	-547,34	896,17	370,32
218	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-2,42	-527,42	896,17	370,32
218	1,30	C_SLV_SX-q=1.5	-2,42	-507,50	896,17	370,32
218	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-6,66	-644,83	896,17	134,48
218	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-6,66	-624,91	896,17	134,48
218	1,30	C_SLV_SX-q=1.5	-6,66	-604,99	896,17	134,48
218	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-1,66	-561,94	896,17	540,19
218	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-1,66	-542,03	896,17	540,19
218	1,30	C_SLV_SY-q=1.5	-1,66	-522,11	896,17	540,19
218	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-7,43	-630,22	896,17	120,70
218	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-7,43	-610,30	896,17	120,70
218	1,30	C_SLV_SY-q=1.5	-7,43	-590,38	896,17	120,70
219	0,00	C_SLU_STATICA	-3,24	-913,88	896,17	276,77
219	0,50	C_SLU_STATICA	-3,24	-893,96	896,17	276,77
219	1,00	C_SLU_STATICA	-3,24	-874,04	896,17	276,77

219	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,01	-517,48	896,17	64012,39
219	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	-0,01	-502,15	896,17	64012,39
219	1,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,01	-486,83	896,17	64012,39
219	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-4,27	-710,62	896,17	210,07
219	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	-4,27	-695,30	896,17	210,07
219	1,00	C_SLV_SX-q=1.5	-4,27	-679,97	896,17	210,07
219	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	0,62	-548,77	896,17	1445,44
219	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	0,62	-533,44	896,17	1445,44
219	1,00	C_SLV_SY-q=1.5	0,62	-518,12	896,17	1445,44
219	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-4,90	-679,33	896,17	182,86
219	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	-4,90	-664,01	896,17	182,86
219	1,00	C_SLV_SY-q=1.5	-4,90	-648,68	896,17	182,86
220	0,00	C_SLU_STATICA	-6,10	-999,70	896,17	147,03
220	0,50	C_SLU_STATICA	-6,10	-979,78	896,17	147,03
220	1,00	C_SLU_STATICA	-6,10	-959,86	896,17	147,03
220	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	1,81	-554,16	896,17	496,49
220	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	1,81	-538,83	896,17	496,49
220	1,00	C_SLV_SX-q=1.5	1,81	-523,51	896,17	496,49
220	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-10,05	-790,23	896,17	89,20
220	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	-10,05	-774,91	896,17	89,20
220	1,00	C_SLV_SX-q=1.5	-10,05	-759,58	896,17	89,20
220	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	3,41	-592,64	896,17	262,81
220	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	3,41	-577,31	896,17	262,81
220	1,00	C_SLV_SY-q=1.5	3,41	-561,99	896,17	262,81
220	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-11,65	-751,75	896,17	76,90
220	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	-11,65	-736,43	896,17	76,90
220	1,00	C_SLV_SY-q=1.5	-11,65	-721,10	896,17	76,90
231	0,00	C_SLU_STATICA	-26,11	-815,18	896,17	34,32
231	0,65	C_SLU_STATICA	-26,11	-789,28	896,17	34,32
231	1,30	C_SLU_STATICA	-26,11	-763,39	896,17	34,32
231	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-16,62	-464,45	896,17	53,93
231	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-16,62	-444,53	896,17	53,93
231	1,30	C_SLV_SX-q=1.5	-16,62	-424,61	896,17	53,93
231	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-20,62	-644,39	896,17	43,46
231	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-20,62	-624,48	896,17	43,46
231	1,30	C_SLV_SX-q=1.5	-20,62	-604,56	896,17	43,46
231	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-16,49	-486,09	896,17	54,35
231	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-16,49	-466,17	896,17	54,35
231	1,30	C_SLV_SY-q=1.5	-16,49	-446,25	896,17	54,35
231	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-20,75	-622,75	896,17	43,18
231	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-20,75	-602,83	896,17	43,18
231	1,30	C_SLV_SY-q=1.5	-20,75	-582,91	896,17	43,18
232	0,00	C_SLU_STATICA	-29,74	-681,48	896,17	30,14
232	0,50	C_SLU_STATICA	-29,74	-661,56	896,17	30,14
232	1,00	C_SLU_STATICA	-29,74	-641,64	896,17	30,14

232	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-19,32	-255,62	896,17	46,39
232	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	-19,32	-240,30	896,17	46,39
232	1,00	C_SLV_SX-q=1.5	-19,32	-224,98	896,17	46,39
232	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-22,32	-670,31	896,17	40,15
232	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	-22,32	-654,99	896,17	40,15
232	1,00	C_SLV_SX-q=1.5	-22,32	-639,67	896,17	40,15
232	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-18,82	-313,19	896,17	47,61
232	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	-18,82	-297,86	896,17	47,61
232	1,00	C_SLV_SY-q=1.5	-18,82	-282,54	896,17	47,61
232	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-22,82	-612,75	896,17	39,28
232	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	-22,82	-597,43	896,17	39,28
232	1,00	C_SLV_SY-q=1.5	-22,82	-582,11	896,17	39,28
250	0,00	C_SLU_STATICA	-7,36	-727,74	896,17	121,76
250	0,38	C_SLU_STATICA	-7,36	-712,51	896,17	121,76
250	0,77	C_SLU_STATICA	-7,36	-697,27	896,17	121,76
250	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	28,48	-357,27	896,17	31,47
250	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	28,48	-345,54	896,17	31,47
250	0,77	C_SLV_SX-q=1.5	28,48	-333,82	896,17	31,47
250	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-35,81	-612,73	896,17	25,03
250	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	-35,81	-601,01	896,17	25,03
250	0,77	C_SLV_SX-q=1.5	-35,81	-589,29	896,17	25,03
250	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	38,32	-428,32	896,17	23,39
250	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	38,32	-416,59	896,17	23,39
250	0,77	C_SLV_SY-q=1.5	38,32	-404,87	896,17	23,39
250	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-45,65	-541,68	896,17	19,63
250	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	-45,65	-529,96	896,17	19,63
250	0,77	C_SLV_SY-q=1.5	-45,65	-518,24	896,17	19,63
264	0,15	C_SLU_STATICA	-6,90	-494,21	896,17	129,96
264	0,71	C_SLU_STATICA	-6,90	-472,00	896,17	129,96
264	1,27	C_SLU_STATICA	-6,90	-449,79	896,17	129,96
264	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-1,78	-303,75	896,17	502,90
264	0,71	C_SLV_SX-q=1.5	-1,78	-286,67	896,17	502,90
264	1,27	C_SLV_SX-q=1.5	-1,78	-269,58	896,17	502,90
264	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-6,90	-422,60	896,17	129,88
264	0,71	C_SLV_SX-q=1.5	-6,90	-405,51	896,17	129,88
264	1,27	C_SLV_SX-q=1.5	-6,90	-388,43	896,17	129,88
264	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-1,37	-234,45	896,17	652,71
264	0,71	C_SLV_SY-q=1.5	-1,37	-217,37	896,17	652,71
264	1,27	C_SLV_SY-q=1.5	-1,37	-200,28	896,17	652,71
264	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-7,31	-491,89	896,17	122,61
264	0,71	C_SLV_SY-q=1.5	-7,31	-474,81	896,17	122,61
264	1,27	C_SLV_SY-q=1.5	-7,31	-457,72	896,17	122,61
265	0,00	C_SLU_STATICA	-5,84	-436,72	896,17	153,38
265	0,48	C_SLU_STATICA	-5,84	-417,49	896,17	153,38
265	0,97	C_SLU_STATICA	-5,84	-398,27	896,17	153,38

265	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,30	-224,29	896,17	2987,24
265	0,48	C_SLV_SX-q=1.5	-0,30	-209,50	896,17	2987,24
265	0,97	C_SLV_SX-q=1.5	-0,30	-194,71	896,17	2987,24
265	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-6,84	-427,40	896,17	130,98
265	0,48	C_SLV_SX-q=1.5	-6,84	-412,61	896,17	130,98
265	0,97	C_SLV_SX-q=1.5	-6,84	-397,83	896,17	130,98
265	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-0,38	-103,03	896,17	2333,79
265	0,48	C_SLV_SY-q=1.5	-0,38	-88,25	896,17	2333,79
265	0,97	C_SLV_SY-q=1.5	-0,38	-73,46	896,17	2333,79
265	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-6,76	-548,66	896,17	132,61
265	0,48	C_SLV_SY-q=1.5	-6,76	-533,87	896,17	132,61
265	0,97	C_SLV_SY-q=1.5	-6,76	-519,08	896,17	132,61
266	0,15	C_SLU_STATICA	7,65	-503,51	896,17	117,10
266	0,71	C_SLU_STATICA	7,65	-481,30	896,17	117,10
266	1,27	C_SLU_STATICA	7,65	-459,09	896,17	117,10
266	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	7,83	-284,47	896,17	114,47
266	0,71	C_SLV_SX-q=1.5	7,83	-267,39	896,17	114,47
266	1,27	C_SLV_SX-q=1.5	7,83	-250,30	896,17	114,47
266	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	0,36	-454,42	896,17	2489,37
266	0,71	C_SLV_SX-q=1.5	0,36	-437,34	896,17	2489,37
266	1,27	C_SLV_SX-q=1.5	0,36	-420,25	896,17	2489,37
266	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	7,91	-215,27	896,17	113,32
266	0,71	C_SLV_SY-q=1.5	7,91	-198,19	896,17	113,32
266	1,27	C_SLV_SY-q=1.5	7,91	-181,10	896,17	113,32
266	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	0,28	-523,62	896,17	3189,23
266	0,71	C_SLV_SY-q=1.5	0,28	-506,54	896,17	3189,23
266	1,27	C_SLV_SY-q=1.5	0,28	-489,45	896,17	3189,23
267	0,00	C_SLU_STATICA	7,44	-452,50	896,17	120,49
267	0,48	C_SLU_STATICA	7,44	-433,28	896,17	120,49
267	0,97	C_SLU_STATICA	7,44	-414,05	896,17	120,49
267	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	8,29	-193,56	896,17	108,14
267	0,48	C_SLV_SX-q=1.5	8,29	-178,77	896,17	108,14
267	0,97	C_SLV_SX-q=1.5	8,29	-163,99	896,17	108,14
267	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,41	-480,67	896,17	2212,77
267	0,48	C_SLV_SX-q=1.5	-0,41	-465,88	896,17	2212,77
267	0,97	C_SLV_SX-q=1.5	-0,41	-451,09	896,17	2212,77
267	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	7,08	-73,74	896,17	126,65
267	0,48	C_SLV_SY-q=1.5	7,08	-58,95	896,17	126,65
267	0,97	C_SLV_SY-q=1.5	7,08	-44,17	896,17	126,65
267	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	0,81	-600,49	896,17	1111,88
267	0,48	C_SLV_SY-q=1.5	0,81	-585,70	896,17	1111,88
267	0,97	C_SLV_SY-q=1.5	0,81	-570,91	896,17	1111,88
270	0,00	C_SLU_STATICA	-133,32	-763,20	896,17	6,72
270	0,20	C_SLU_STATICA	-133,32	-755,23	896,17	6,72
270	0,40	C_SLU_STATICA	-133,32	-747,27	896,17	6,72

270	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-64,03	-179,77	896,17	14,00
270	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	-64,03	-173,64	896,17	14,00
270	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	-64,03	-167,51	896,17	14,00
270	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-115,51	-867,68	896,17	7,76
270	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	-115,51	-861,55	896,17	7,76
270	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	-115,51	-855,42	896,17	7,76
270	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-43,62	-272,75	896,17	20,54
270	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	-43,62	-266,62	896,17	20,54
270	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	-43,62	-260,49	896,17	20,54
270	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-135,92	-774,70	896,17	6,59
270	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	-135,92	-768,57	896,17	6,59
270	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	-135,92	-762,44	896,17	6,59
309	0,15	C_SLU_STATICA	-28,82	-846,70	896,17	31,10
309	0,63	C_SLU_STATICA	-28,82	-827,47	896,17	31,10
309	1,12	C_SLU_STATICA	-28,82	-808,25	896,17	31,10
309	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-10,15	-391,85	896,17	88,31
309	0,63	C_SLV_SX-q=1.5	-10,15	-377,06	896,17	88,31
309	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	-10,15	-362,27	896,17	88,31
309	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-27,97	-743,46	896,17	32,04
309	0,63	C_SLV_SX-q=1.5	-27,97	-728,67	896,17	32,04
309	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	-27,97	-713,89	896,17	32,04
309	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-7,00	-416,39	896,17	128,06
309	0,63	C_SLV_SY-q=1.5	-7,00	-401,60	896,17	128,06
309	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	-7,00	-386,82	896,17	128,06
309	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-31,12	-718,92	896,17	28,80
309	0,63	C_SLV_SY-q=1.5	-31,12	-704,13	896,17	28,80
309	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	-31,12	-689,34	896,17	28,80
310	0,00	C_SLU_STATICA	-16,28	-796,74	896,17	55,05
310	0,48	C_SLU_STATICA	-16,28	-777,52	896,17	55,05
310	0,97	C_SLU_STATICA	-16,28	-758,30	896,17	55,05
310	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-1,32	-138,27	896,17	678,41
310	0,48	C_SLV_SX-q=1.5	-1,32	-123,48	896,17	678,41
310	0,97	C_SLV_SX-q=1.5	-1,32	-108,69	896,17	678,41
310	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-20,48	-933,14	896,17	43,76
310	0,48	C_SLV_SX-q=1.5	-20,48	-918,35	896,17	43,76
310	0,97	C_SLV_SX-q=1.5	-20,48	-903,57	896,17	43,76
310	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	4,74	-208,81	896,17	189,23
310	0,48	C_SLV_SY-q=1.5	4,74	-194,02	896,17	189,23
310	0,97	C_SLV_SY-q=1.5	4,74	-179,24	896,17	189,23
310	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-26,53	-862,60	896,17	33,77
310	0,48	C_SLV_SY-q=1.5	-26,53	-847,81	896,17	33,77
310	0,97	C_SLV_SY-q=1.5	-26,53	-833,02	896,17	33,77
392	0,00	C_SLU_STATICA	0,77	-410,82	896,17	1166,89
392	0,54	C_SLU_STATICA	0,77	-389,51	896,17	1166,89
392	1,07	C_SLU_STATICA	0,77	-368,19	896,17	1166,89

392	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	14,84	-162,48	896,17	60,38
392	0,54	C_SLV_SX-q=1.5	14,84	-146,08	896,17	60,38
392	1,07	C_SLV_SX-q=1.5	14,84	-129,69	896,17	60,38
392	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-13,17	-456,95	896,17	68,06
392	0,54	C_SLV_SX-q=1.5	-13,17	-440,56	896,17	68,06
392	1,07	C_SLV_SX-q=1.5	-13,17	-424,16	896,17	68,06
392	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	21,76	-39,32	896,17	41,18
392	0,54	C_SLV_SY-q=1.5	21,76	-22,93	896,17	41,18
392	1,07	C_SLV_SY-q=1.5	21,76	-6,53	896,17	41,18
392	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-20,09	-580,11	896,17	44,61
392	0,54	C_SLV_SY-q=1.5	-20,09	-563,71	896,17	44,61
392	1,07	C_SLV_SY-q=1.5	-20,09	-547,32	896,17	44,61
428	0,00	C_SLU_STATICA	-10,32	-979,73	896,17	86,84
428	0,54	C_SLU_STATICA	-10,32	-958,31	896,17	86,84
428	1,08	C_SLU_STATICA	-10,32	-936,90	896,17	86,84
428	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	46,17	-617,79	896,17	19,41
428	0,54	C_SLV_SX-q=1.5	46,17	-601,32	896,17	19,41
428	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	46,17	-584,85	896,17	19,41
428	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-62,65	-678,17	896,17	14,30
428	0,54	C_SLV_SX-q=1.5	-62,65	-661,70	896,17	14,30
428	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	-62,65	-645,23	896,17	14,30
428	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	85,59	-625,88	896,17	10,47
428	0,54	C_SLV_SY-q=1.5	85,59	-609,41	896,17	10,47
428	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	85,59	-592,94	896,17	10,47
428	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-102,07	-670,08	896,17	8,78
428	0,54	C_SLV_SY-q=1.5	-102,07	-653,61	896,17	8,78
428	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	-102,07	-637,13	896,17	8,78
429	0,23	C_SLU_STATICA	-8,13	-902,49	896,17	110,26
429	0,75	C_SLU_STATICA	-8,13	-881,57	896,17	110,26
429	1,28	C_SLU_STATICA	-8,13	-860,66	896,17	110,26
429	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	42,80	-555,62	896,17	20,94
429	0,75	C_SLV_SX-q=1.5	42,80	-539,53	896,17	20,94
429	1,28	C_SLV_SX-q=1.5	42,80	-523,44	896,17	20,94
429	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	-54,21	-621,05	896,17	16,53
429	0,75	C_SLV_SX-q=1.5	-54,21	-604,97	896,17	16,53
429	1,28	C_SLV_SX-q=1.5	-54,21	-588,88	896,17	16,53
429	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	81,55	-555,43	896,17	10,99
429	0,75	C_SLV_SY-q=1.5	81,55	-539,34	896,17	10,99
429	1,28	C_SLV_SY-q=1.5	81,55	-523,25	896,17	10,99
429	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	-92,96	-621,24	896,17	9,64
429	0,75	C_SLV_SY-q=1.5	-92,96	-605,16	896,17	9,64
429	1,28	C_SLV_SY-q=1.5	-92,96	-589,07	896,17	9,64
430	0,23	C_SLU_STATICA	-19,90	-805,01	896,17	45,04
430	0,90	C_SLU_STATICA	-19,90	-778,12	896,17	45,04
430	1,58	C_SLU_STATICA	-19,90	-751,22	896,17	45,04

430	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	58,02	-485,37	896,17	15,45
430	0,90	C_SLV_SX-q=1.5	58,02	-464,68	896,17	15,45
430	1,58	C_SLV_SX-q=1.5	58,02	-443,99	896,17	15,45
430	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	-87,46	-541,34	896,17	10,25
430	0,90	C_SLV_SX-q=1.5	-87,46	-520,66	896,17	10,25
430	1,58	C_SLV_SX-q=1.5	-87,46	-499,97	896,17	10,25
430	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	121,14	-485,84	896,17	7,40
430	0,90	C_SLV_SY-q=1.5	121,14	-465,16	896,17	7,40
430	1,58	C_SLV_SY-q=1.5	121,14	-444,47	896,17	7,40
430	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	-150,59	-540,87	896,17	5,95
430	0,90	C_SLV_SY-q=1.5	-150,59	-520,18	896,17	5,95
430	1,58	C_SLV_SY-q=1.5	-150,59	-499,50	896,17	5,95
433	0,00	C_SLU_STATICA	-6,13	-954,55	896,17	146,29
433	0,54	C_SLU_STATICA	-6,13	-933,14	896,17	146,29
433	1,08	C_SLU_STATICA	-6,13	-911,72	896,17	146,29
433	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	54,50	-593,31	896,17	16,44
433	0,54	C_SLV_SX-q=1.5	54,50	-576,84	896,17	16,44
433	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	54,50	-560,37	896,17	16,44
433	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-61,57	-664,40	896,17	14,56
433	0,54	C_SLV_SX-q=1.5	-61,57	-647,93	896,17	14,56
433	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	-61,57	-631,46	896,17	14,56
433	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	99,23	-605,13	896,17	9,03
433	0,54	C_SLV_SY-q=1.5	99,23	-588,66	896,17	9,03
433	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	99,23	-572,19	896,17	9,03
433	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-106,29	-652,57	896,17	8,43
433	0,54	C_SLV_SY-q=1.5	-106,29	-636,10	896,17	8,43
433	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	-106,29	-619,63	896,17	8,43
434	0,23	C_SLU_STATICA	-0,90	-859,85	896,17	992,44
434	1,65	C_SLU_STATICA	-0,90	-803,08	896,17	992,44
434	3,08	C_SLU_STATICA	-0,90	-746,31	896,17	992,44
434	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	62,90	-521,73	896,17	14,25
434	1,65	C_SLV_SX-q=1.5	62,90	-478,06	896,17	14,25
434	3,08	C_SLV_SX-q=1.5	62,90	-434,39	896,17	14,25
434	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	-63,19	-589,49	896,17	14,18
434	1,65	C_SLV_SX-q=1.5	-63,19	-545,82	896,17	14,18
434	3,08	C_SLV_SX-q=1.5	-63,19	-502,15	896,17	14,18
434	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	112,49	-533,72	896,17	7,97
434	1,65	C_SLV_SY-q=1.5	112,49	-490,05	896,17	7,97
434	3,08	C_SLV_SY-q=1.5	112,49	-446,38	896,17	7,97
434	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	-112,78	-577,50	896,17	7,95
434	1,65	C_SLV_SY-q=1.5	-112,78	-533,83	896,17	7,95
434	3,08	C_SLV_SY-q=1.5	-112,78	-490,16	896,17	7,95
437	0,00	C_SLU_STATICA	-13,66	-953,33	896,17	65,61
437	0,54	C_SLU_STATICA	-13,66	-931,92	896,17	65,61
437	1,08	C_SLU_STATICA	-13,66	-910,51	896,17	65,61

437	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	57,18	-604,37	896,17	15,67
437	0,54	C_SLV_SX-q=1.5	57,18	-587,90	896,17	15,67
437	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	57,18	-571,43	896,17	15,67
437	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-73,48	-651,73	896,17	12,20
437	0,54	C_SLV_SX-q=1.5	-73,48	-635,26	896,17	12,20
437	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	-73,48	-618,79	896,17	12,20
437	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	107,37	-613,34	896,17	8,35
437	0,54	C_SLV_SY-q=1.5	107,37	-596,87	896,17	8,35
437	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	107,37	-580,40	896,17	8,35
437	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-123,67	-642,76	896,17	7,25
437	0,54	C_SLV_SY-q=1.5	-123,67	-626,29	896,17	7,25
437	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	-123,67	-609,82	896,17	7,25
438	0,23	C_SLU_STATICA	1,84	-858,07	896,17	487,05
438	1,65	C_SLU_STATICA	1,84	-801,30	896,17	487,05
438	3,08	C_SLU_STATICA	1,84	-744,53	896,17	487,05
438	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	67,12	-530,86	896,17	13,35
438	1,65	C_SLV_SX-q=1.5	67,12	-487,19	896,17	13,35
438	3,08	C_SLV_SX-q=1.5	67,12	-443,52	896,17	13,35
438	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	-63,75	-577,87	896,17	14,06
438	1,65	C_SLV_SX-q=1.5	-63,75	-534,20	896,17	14,06
438	3,08	C_SLV_SX-q=1.5	-63,75	-490,53	896,17	14,06
438	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	117,34	-539,07	896,17	7,64
438	1,65	C_SLV_SY-q=1.5	117,34	-495,40	896,17	7,64
438	3,08	C_SLV_SY-q=1.5	117,34	-451,73	896,17	7,64
438	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	-113,97	-569,65	896,17	7,86
438	1,65	C_SLV_SY-q=1.5	-113,97	-525,98	896,17	7,86
438	3,08	C_SLV_SY-q=1.5	-113,97	-482,31	896,17	7,86
440	0,00	C_SLU_STATICA	-38,59	-434,74	896,17	23,22
440	0,53	C_SLU_STATICA	-38,59	-413,82	896,17	23,22
440	1,05	C_SLU_STATICA	-38,59	-392,91	896,17	23,22
440	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	8,17	-319,00	896,17	109,76
440	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	8,17	-302,91	896,17	109,76
440	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	8,17	-286,82	896,17	109,76
440	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-62,65	-346,66	896,17	14,30
440	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	-62,65	-330,57	896,17	14,30
440	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-62,65	-314,48	896,17	14,30
440	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-7,34	-317,48	896,17	122,18
440	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	-7,34	-301,39	896,17	122,18
440	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-7,34	-285,30	896,17	122,18
440	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-47,15	-348,18	896,17	19,01
440	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	-47,15	-332,09	896,17	19,01
440	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-47,15	-316,00	896,17	19,01
441	0,23	C_SLU_STATICA	-34,15	-300,02	896,17	26,24
441	0,90	C_SLU_STATICA	-34,15	-273,13	896,17	26,24
441	1,58	C_SLU_STATICA	-34,15	-246,24	896,17	26,24

441	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	9,29	-215,88	896,17	96,48
441	0,90	C_SLV_SX-q=1.5	9,29	-195,20	896,17	96,48
441	1,58	C_SLV_SX-q=1.5	9,29	-174,51	896,17	96,48
441	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	-58,16	-242,36	896,17	15,41
441	0,90	C_SLV_SX-q=1.5	-58,16	-221,67	896,17	15,41
441	1,58	C_SLV_SX-q=1.5	-58,16	-200,99	896,17	15,41
441	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	0,93	-215,26	896,17	962,59
441	0,90	C_SLV_SY-q=1.5	0,93	-194,58	896,17	962,59
441	1,58	C_SLV_SY-q=1.5	0,93	-173,89	896,17	962,59
441	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	-49,80	-242,98	896,17	17,99
441	0,90	C_SLV_SY-q=1.5	-49,80	-222,29	896,17	17,99
441	1,58	C_SLV_SY-q=1.5	-49,80	-201,61	896,17	17,99
443	0,00	C_SLU_STATICA	-0,24	-384,27	896,17	3781,32
443	0,53	C_SLU_STATICA	-0,24	-363,35	896,17	3781,32
443	1,05	C_SLU_STATICA	-0,24	-342,44	896,17	3781,32
443	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	36,25	-279,15	896,17	24,72
443	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	36,25	-263,06	896,17	24,72
443	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	36,25	-246,98	896,17	24,72
443	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-37,70	-307,39	896,17	23,77
443	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	-37,70	-291,30	896,17	23,77
443	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-37,70	-275,21	896,17	23,77
443	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	29,51	-281,61	896,17	30,37
443	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	29,51	-265,52	896,17	30,37
443	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	29,51	-249,43	896,17	30,37
443	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-30,95	-304,93	896,17	28,96
443	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	-30,95	-288,84	896,17	28,96
443	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-30,95	-272,76	896,17	28,96
444	0,23	C_SLU_STATICA	19,62	-286,31	896,17	45,68
444	0,90	C_SLU_STATICA	19,62	-259,42	896,17	45,68
444	1,58	C_SLU_STATICA	19,62	-232,52	896,17	45,68
444	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	45,17	-204,47	896,17	19,84
444	0,90	C_SLV_SX-q=1.5	45,17	-183,79	896,17	19,84
444	1,58	C_SLV_SX-q=1.5	45,17	-163,10	896,17	19,84
444	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	-18,30	-231,54	896,17	48,98
444	0,90	C_SLV_SX-q=1.5	-18,30	-210,85	896,17	48,98
444	1,58	C_SLV_SX-q=1.5	-18,30	-190,16	896,17	48,98
444	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	32,37	-207,02	896,17	27,68
444	0,90	C_SLV_SY-q=1.5	32,37	-186,33	896,17	27,68
444	1,58	C_SLV_SY-q=1.5	32,37	-165,65	896,17	27,68
444	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	-5,50	-228,99	896,17	162,91
444	0,90	C_SLV_SY-q=1.5	-5,50	-208,30	896,17	162,91
444	1,58	C_SLV_SY-q=1.5	-5,50	-187,62	896,17	162,91
451	0,00	C_SLU_STATICA	8,10	-1123,18	896,17	110,65
451	0,54	C_SLU_STATICA	8,10	-1101,76	896,17	110,65
451	1,08	C_SLU_STATICA	8,10	-1080,35	896,17	110,65

451	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	100,83	-694,09	896,17	8,89
451	0,54	C_SLV_SX-q=1.5	100,83	-677,62	896,17	8,89
451	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	100,83	-661,15	896,17	8,89
451	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-97,03	-761,72	896,17	9,24
451	0,54	C_SLV_SX-q=1.5	-97,03	-745,25	896,17	9,24
451	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	-97,03	-728,77	896,17	9,24
451	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	163,29	-697,24	896,17	5,49
451	0,54	C_SLV_SY-q=1.5	163,29	-680,77	896,17	5,49
451	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	163,29	-664,30	896,17	5,49
451	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-159,49	-758,56	896,17	5,62
451	0,54	C_SLV_SY-q=1.5	-159,49	-742,09	896,17	5,62
451	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	-159,49	-725,62	896,17	5,62
453	0,23	C_SLU_STATICA	65,13	-836,93	896,17	13,76
453	0,90	C_SLU_STATICA	65,13	-810,04	896,17	13,76
453	1,58	C_SLU_STATICA	65,13	-783,15	896,17	13,76
453	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	106,22	-504,61	896,17	8,44
453	0,90	C_SLV_SX-q=1.5	106,22	-483,92	896,17	8,44
453	1,58	C_SLV_SX-q=1.5	106,22	-463,23	896,17	8,44
453	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	-22,99	-560,63	896,17	38,98
453	0,90	C_SLV_SX-q=1.5	-22,99	-539,94	896,17	38,98
453	1,58	C_SLV_SX-q=1.5	-22,99	-519,26	896,17	38,98
453	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	156,47	-506,25	896,17	5,73
453	0,90	C_SLV_SY-q=1.5	156,47	-485,57	896,17	5,73
453	1,58	C_SLV_SY-q=1.5	156,47	-464,88	896,17	5,73
453	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	-73,24	-558,98	896,17	12,24
453	0,90	C_SLV_SY-q=1.5	-73,24	-538,30	896,17	12,24
453	1,58	C_SLV_SY-q=1.5	-73,24	-517,61	896,17	12,24
456	0,23	C_SLU_STATICA	-109,27	-495,37	896,17	8,20
456	0,90	C_SLU_STATICA	-109,27	-468,48	896,17	8,20
456	1,58	C_SLU_STATICA	-109,27	-441,59	896,17	8,20
456	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	-10,85	-291,93	896,17	82,57
456	0,90	C_SLV_SX-q=1.5	-10,85	-271,25	896,17	82,57
456	1,58	C_SLV_SX-q=1.5	-10,85	-250,56	896,17	82,57
456	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	-127,64	-378,56	896,17	7,02
456	0,90	C_SLV_SX-q=1.5	-127,64	-357,88	896,17	7,02
456	1,58	C_SLV_SX-q=1.5	-127,64	-337,19	896,17	7,02
456	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	29,46	-282,85	896,17	30,42
456	0,90	C_SLV_SY-q=1.5	29,46	-262,16	896,17	30,42
456	1,58	C_SLV_SY-q=1.5	29,46	-241,48	896,17	30,42
456	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	-167,95	-387,65	896,17	5,34
456	0,90	C_SLV_SY-q=1.5	-167,95	-366,96	896,17	5,34
456	1,58	C_SLV_SY-q=1.5	-167,95	-346,28	896,17	5,34
458	0,00	C_SLU_STATICA	-85,38	-645,19	896,17	10,50
458	0,53	C_SLU_STATICA	-85,38	-624,28	896,17	10,50
458	1,05	C_SLU_STATICA	-85,38	-603,36	896,17	10,50

458	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	9,89	-407,14	896,17	90,63
458	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	9,89	-391,05	896,17	90,63
458	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	9,89	-374,96	896,17	90,63
458	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-123,22	-475,69	896,17	7,27
458	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	-123,22	-459,61	896,17	7,27
458	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-123,22	-443,52	896,17	7,27
458	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	65,92	-404,87	896,17	13,60
458	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	65,92	-388,78	896,17	13,60
458	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	65,92	-372,69	896,17	13,60
458	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-179,25	-477,96	896,17	5,00
458	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	-179,25	-461,88	896,17	5,00
458	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-179,25	-445,79	896,17	5,00
464	0,00	C_SLU_STATICA	1,08	-897,26	896,17	828,26
464	0,53	C_SLU_STATICA	1,08	-876,34	896,17	828,26
464	1,05	C_SLU_STATICA	1,08	-855,43	896,17	828,26
464	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	54,52	-553,81	896,17	16,44
464	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	54,52	-537,72	896,17	16,44
464	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	54,52	-521,63	896,17	16,44
464	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-56,10	-616,10	896,17	15,98
464	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	-56,10	-600,02	896,17	15,98
464	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-56,10	-583,93	896,17	15,98
464	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	119,47	-561,83	896,17	7,50
464	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	119,47	-545,74	896,17	7,50
464	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	119,47	-529,65	896,17	7,50
464	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-121,04	-608,08	896,17	7,40
464	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	-121,04	-591,99	896,17	7,40
464	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-121,04	-575,90	896,17	7,40
465	0,23	C_SLU_STATICA	-8,98	-801,29	896,17	99,83
465	0,90	C_SLU_STATICA	-8,98	-774,40	896,17	99,83
465	1,58	C_SLU_STATICA	-8,98	-747,51	896,17	99,83
465	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	45,41	-482,06	896,17	19,73
465	0,90	C_SLV_SX-q=1.5	45,41	-461,37	896,17	19,73
465	1,58	C_SLV_SX-q=1.5	45,41	-440,69	896,17	19,73
465	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	-59,46	-539,83	896,17	15,07
465	0,90	C_SLV_SX-q=1.5	-59,46	-519,14	896,17	15,07
465	1,58	C_SLV_SX-q=1.5	-59,46	-498,45	896,17	15,07
465	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	109,50	-489,52	896,17	8,18
465	0,90	C_SLV_SY-q=1.5	109,50	-468,84	896,17	8,18
465	1,58	C_SLV_SY-q=1.5	109,50	-448,15	896,17	8,18
465	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	-123,55	-532,36	896,17	7,25
465	0,90	C_SLV_SY-q=1.5	-123,55	-511,68	896,17	7,25
465	1,58	C_SLV_SY-q=1.5	-123,55	-490,99	896,17	7,25
467	0,00	C_SLU_STATICA	-3,89	-897,47	896,17	230,50
467	0,53	C_SLU_STATICA	-3,89	-876,55	896,17	230,50
467	1,05	C_SLU_STATICA	-3,89	-855,64	896,17	230,50

467	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	52,21	-553,81	896,17	17,17
467	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	52,21	-537,72	896,17	17,17
467	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	52,21	-521,63	896,17	17,17
467	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-56,81	-615,61	896,17	15,78
467	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	-56,81	-599,52	896,17	15,78
467	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-56,81	-583,43	896,17	15,78
467	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	112,65	-565,11	896,17	7,96
467	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	112,65	-549,03	896,17	7,96
467	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	112,65	-532,94	896,17	7,96
467	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-117,26	-604,30	896,17	7,64
467	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	-117,26	-588,21	896,17	7,64
467	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-117,26	-572,12	896,17	7,64
468	0,23	C_SLU_STATICA	-2,50	-801,09	896,17	358,33
468	0,90	C_SLU_STATICA	-2,50	-774,20	896,17	358,33
468	1,58	C_SLU_STATICA	-2,50	-747,31	896,17	358,33
468	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	56,89	-482,09	896,17	15,75
468	0,90	C_SLV_SX-q=1.5	56,89	-461,41	896,17	15,75
468	1,58	C_SLV_SX-q=1.5	56,89	-440,72	896,17	15,75
468	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	-60,30	-538,79	896,17	14,86
468	0,90	C_SLV_SX-q=1.5	-60,30	-518,11	896,17	14,86
468	1,58	C_SLV_SX-q=1.5	-60,30	-497,42	896,17	14,86
468	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	122,56	-492,39	896,17	7,31
468	0,90	C_SLV_SY-q=1.5	122,56	-471,71	896,17	7,31
468	1,58	C_SLV_SY-q=1.5	122,56	-451,02	896,17	7,31
468	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	-125,97	-528,49	896,17	7,11
468	0,90	C_SLV_SY-q=1.5	-125,97	-507,81	896,17	7,11
468	1,58	C_SLV_SY-q=1.5	-125,97	-487,12	896,17	7,11
470	0,00	C_SLU_STATICA	-0,49	-891,62	896,17	1825,20
470	0,53	C_SLU_STATICA	-0,49	-870,70	896,17	1825,20
470	1,05	C_SLU_STATICA	-0,49	-849,79	896,17	1825,20
470	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	61,19	-549,91	896,17	14,65
470	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	61,19	-533,82	896,17	14,65
470	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	61,19	-517,74	896,17	14,65
470	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-59,71	-611,64	896,17	15,01
470	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	-59,71	-595,55	896,17	15,01
470	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-59,71	-579,46	896,17	15,01
470	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	125,81	-561,94	896,17	7,12
470	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	125,81	-545,85	896,17	7,12
470	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	125,81	-529,76	896,17	7,12
470	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-124,33	-599,61	896,17	7,21
470	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	-124,33	-583,52	896,17	7,21
470	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-124,33	-567,43	896,17	7,21
471	0,23	C_SLU_STATICA	-2,58	-795,24	896,17	347,22
471	0,90	C_SLU_STATICA	-2,58	-768,35	896,17	347,22
471	1,58	C_SLU_STATICA	-2,58	-741,46	896,17	347,22

471	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	60,41	-477,89	896,17	14,83
471	0,90	C_SLV_SX-q=1.5	60,41	-457,21	896,17	14,83
471	1,58	C_SLV_SX-q=1.5	60,41	-436,52	896,17	14,83
471	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	-62,89	-535,24	896,17	14,25
471	0,90	C_SLV_SX-q=1.5	-62,89	-514,55	896,17	14,25
471	1,58	C_SLV_SX-q=1.5	-62,89	-493,86	896,17	14,25
471	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	129,61	-488,76	896,17	6,91
471	0,90	C_SLV_SY-q=1.5	129,61	-468,08	896,17	6,91
471	1,58	C_SLV_SY-q=1.5	129,61	-447,39	896,17	6,91
471	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	-132,09	-524,37	896,17	6,78
471	0,90	C_SLV_SY-q=1.5	-132,09	-503,68	896,17	6,78
471	1,58	C_SLV_SY-q=1.5	-132,09	-482,99	896,17	6,78
473	0,00	C_SLU_STATICA	-1,97	-953,03	896,17	454,45
473	0,53	C_SLU_STATICA	-1,97	-932,11	896,17	454,45
473	1,05	C_SLU_STATICA	-1,97	-911,20	896,17	454,45
473	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	71,20	-592,61	896,17	12,59
473	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	71,20	-576,52	896,17	12,59
473	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	71,20	-560,44	896,17	12,59
473	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-68,68	-651,68	896,17	13,05
473	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	-68,68	-635,59	896,17	13,05
473	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-68,68	-619,51	896,17	13,05
473	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	141,94	-599,34	896,17	6,31
473	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	141,94	-583,25	896,17	6,31
473	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	141,94	-567,16	896,17	6,31
473	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-139,42	-644,96	896,17	6,43
473	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	-139,42	-628,87	896,17	6,43
473	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-139,42	-612,78	896,17	6,43
474	0,23	C_SLU_STATICA	26,82	-834,31	896,17	33,42
474	0,90	C_SLU_STATICA	26,82	-807,41	896,17	33,42
474	1,58	C_SLU_STATICA	26,82	-780,52	896,17	33,42
474	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	85,52	-503,70	896,17	10,48
474	0,90	C_SLV_SX-q=1.5	85,52	-483,01	896,17	10,48
474	1,58	C_SLV_SX-q=1.5	85,52	-462,33	896,17	10,48
474	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	-49,83	-557,72	896,17	17,98
474	0,90	C_SLV_SX-q=1.5	-49,83	-537,04	896,17	17,98
474	1,58	C_SLV_SX-q=1.5	-49,83	-516,35	896,17	17,98
474	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	152,94	-509,15	896,17	5,86
474	0,90	C_SLV_SY-q=1.5	152,94	-488,46	896,17	5,86
474	1,58	C_SLV_SY-q=1.5	152,94	-467,78	896,17	5,86
474	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	-117,26	-552,27	896,17	7,64
474	0,90	C_SLV_SY-q=1.5	-117,26	-531,59	896,17	7,64
474	1,58	C_SLV_SY-q=1.5	-117,26	-510,90	896,17	7,64
507	0,00	C_SLU_STATICA	-20,87	-1051,94	896,17	42,95
507	0,10	C_SLU_STATICA	-20,87	-1048,05	896,17	42,95
507	0,20	C_SLU_STATICA	-20,87	-1044,17	896,17	42,95

507	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	131,85	-634,75	896,17	6,80
507	0,10	C_SLV_SX-q=1.5	131,85	-631,77	896,17	6,80
507	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	131,85	-628,78	896,17	6,80
507	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-166,46	-712,27	896,17	5,38
507	0,10	C_SLV_SX-q=1.5	-166,46	-709,28	896,17	5,38
507	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	-166,46	-706,29	896,17	5,38
507	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	223,54	-632,11	896,17	4,01
507	0,10	C_SLV_SY-q=1.5	223,54	-629,13	896,17	4,01
507	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	223,54	-626,14	896,17	4,01
507	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-258,15	-714,91	896,17	3,47
507	0,10	C_SLV_SY-q=1.5	-258,15	-711,92	896,17	3,47
507	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	-258,15	-708,93	896,17	3,47
514	0,35	C_SLU_STATICA	46,41	-922,69	896,17	19,31
514	0,72	C_SLU_STATICA	46,41	-908,15	896,17	19,31
514	1,08	C_SLU_STATICA	46,41	-893,61	896,17	19,31
514	0,35	C_SLV_SX-q=1.5	94,82	-566,24	896,17	9,45
514	0,72	C_SLV_SX-q=1.5	94,82	-555,06	896,17	9,45
514	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	94,82	-543,87	896,17	9,45
514	0,35	C_SLV_SX-q=1.5	-37,15	-631,11	896,17	24,12
514	0,72	C_SLV_SX-q=1.5	-37,15	-619,92	896,17	24,12
514	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	-37,15	-608,74	896,17	24,12
514	0,35	C_SLV_SY-q=1.5	145,82	-567,02	896,17	6,15
514	0,72	C_SLV_SY-q=1.5	145,82	-555,83	896,17	6,15
514	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	145,82	-544,65	896,17	6,15
514	0,35	C_SLV_SY-q=1.5	-88,15	-630,33	896,17	10,17
514	0,72	C_SLV_SY-q=1.5	-88,15	-619,14	896,17	10,17
514	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	-88,15	-607,96	896,17	10,17
516	0,00	C_SLU_STATICA	-21,80	-910,85	896,17	41,11
516	0,57	C_SLU_STATICA	-21,80	-888,04	896,17	41,11
516	1,15	C_SLU_STATICA	-21,80	-865,23	896,17	41,11
516	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	63,12	-546,25	896,17	14,20
516	0,57	C_SLV_SX-q=1.5	63,12	-528,70	896,17	14,20
516	1,15	C_SLV_SX-q=1.5	63,12	-511,16	896,17	14,20
516	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-83,36	-645,80	896,17	10,75
516	0,57	C_SLV_SX-q=1.5	-83,36	-628,25	896,17	10,75
516	1,15	C_SLV_SX-q=1.5	-83,36	-610,71	896,17	10,75
516	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	122,78	-529,10	896,17	7,30
516	0,57	C_SLV_SY-q=1.5	122,78	-511,56	896,17	7,30
516	1,15	C_SLV_SY-q=1.5	122,78	-494,01	896,17	7,30
516	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-143,02	-662,95	896,17	6,27
516	0,57	C_SLV_SY-q=1.5	-143,02	-645,40	896,17	6,27
516	1,15	C_SLV_SY-q=1.5	-143,02	-627,86	896,17	6,27
517	0,35	C_SLU_STATICA	-90,55	-581,86	896,17	9,90
517	0,72	C_SLU_STATICA	-90,55	-567,32	896,17	9,90
517	1,08	C_SLU_STATICA	-90,55	-552,78	896,17	9,90

517	0,35	C_SLV_SX-q=1.5	19,67	-356,67	896,17	45,56
517	0,72	C_SLV_SX-q=1.5	19,67	-345,49	896,17	45,56
517	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	19,67	-334,30	896,17	45,56
517	0,35	C_SLV_SX-q=1.5	-132,61	-446,70	896,17	6,76
517	0,72	C_SLV_SX-q=1.5	-132,61	-435,51	896,17	6,76
517	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	-132,61	-424,33	896,17	6,76
517	0,35	C_SLV_SY-q=1.5	71,63	-344,40	896,17	12,51
517	0,72	C_SLV_SY-q=1.5	71,63	-333,22	896,17	12,51
517	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	71,63	-322,03	896,17	12,51
517	0,35	C_SLV_SY-q=1.5	-184,57	-458,97	896,17	4,86
517	0,72	C_SLV_SY-q=1.5	-184,57	-447,78	896,17	4,86
517	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	-184,57	-436,60	896,17	4,86
533	0,00	C_SLU_STATICA	-6,57	-366,64	896,17	136,42
533	0,39	C_SLU_STATICA	-6,57	-351,17	896,17	136,42
533	0,78	C_SLU_STATICA	-6,57	-335,70	896,17	136,42
533	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	2,96	-192,55	896,17	303,07
533	0,39	C_SLV_SX-q=1.5	2,96	-180,65	896,17	303,07
533	0,78	C_SLV_SX-q=1.5	2,96	-168,75	896,17	303,07
533	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-13,04	-364,51	896,17	68,71
533	0,39	C_SLV_SX-q=1.5	-13,04	-352,61	896,17	68,71
533	0,78	C_SLV_SX-q=1.5	-13,04	-340,71	896,17	68,71
533	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	6,82	-91,06	896,17	131,38
533	0,39	C_SLV_SY-q=1.5	6,82	-79,16	896,17	131,38
533	0,78	C_SLV_SY-q=1.5	6,82	-67,26	896,17	131,38
533	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-16,91	-466,00	896,17	53,01
533	0,39	C_SLV_SY-q=1.5	-16,91	-454,10	896,17	53,01
533	0,78	C_SLV_SY-q=1.5	-16,91	-442,19	896,17	53,01
534	0,00	C_SLU_STATICA	-3,66	-355,53	896,17	244,66
534	0,39	C_SLU_STATICA	-3,66	-340,06	896,17	244,66
534	0,78	C_SLU_STATICA	-3,66	-324,59	896,17	244,66
534	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	3,70	-206,00	896,17	241,95
534	0,39	C_SLV_SX-q=1.5	3,70	-194,10	896,17	241,95
534	0,78	C_SLV_SX-q=1.5	3,70	-182,20	896,17	241,95
534	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-10,03	-335,78	896,17	89,32
534	0,39	C_SLV_SX-q=1.5	-10,03	-323,88	896,17	89,32
534	0,78	C_SLV_SX-q=1.5	-10,03	-311,98	896,17	89,32
534	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	9,02	-131,47	896,17	99,31
534	0,39	C_SLV_SY-q=1.5	9,02	-119,57	896,17	99,31
534	0,78	C_SLV_SY-q=1.5	9,02	-107,67	896,17	99,31
534	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-15,35	-410,31	896,17	58,38
534	0,39	C_SLV_SY-q=1.5	-15,35	-398,40	896,17	58,38
534	0,78	C_SLV_SY-q=1.5	-15,35	-386,50	896,17	58,38
535	0,00	C_SLU_STATICA	-3,57	-358,33	896,17	251,31
535	0,39	C_SLU_STATICA	-3,57	-342,86	896,17	251,31
535	0,78	C_SLU_STATICA	-3,57	-327,39	896,17	251,31

535	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	6,92	-232,09	896,17	129,56
535	0,39	C_SLV_SX-q=1.5	6,92	-220,19	896,17	129,56
535	0,78	C_SLV_SX-q=1.5	6,92	-208,29	896,17	129,56
535	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-13,39	-314,81	896,17	66,91
535	0,39	C_SLV_SX-q=1.5	-13,39	-302,91	896,17	66,91
535	0,78	C_SLV_SX-q=1.5	-13,39	-291,00	896,17	66,91
535	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	10,97	-187,60	896,17	81,72
535	0,39	C_SLV_SY-q=1.5	10,97	-175,70	896,17	81,72
535	0,78	C_SLV_SY-q=1.5	10,97	-163,80	896,17	81,72
535	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-17,44	-359,29	896,17	51,38
535	0,39	C_SLV_SY-q=1.5	-17,44	-347,39	896,17	51,38
535	0,78	C_SLV_SY-q=1.5	-17,44	-335,49	896,17	51,38
539	0,40	C_SLU_STATICA	20,53	-705,19	896,17	43,65
539	0,58	C_SLU_STATICA	20,53	-697,92	896,17	43,65
539	0,77	C_SLU_STATICA	20,53	-690,65	896,17	43,65
539	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	62,54	-234,61	896,17	14,33
539	0,58	C_SLV_SX-q=1.5	62,54	-229,02	896,17	14,33
539	0,77	C_SLV_SX-q=1.5	62,54	-223,43	896,17	14,33
539	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	-36,59	-731,57	896,17	24,49
539	0,58	C_SLV_SX-q=1.5	-36,59	-725,98	896,17	24,49
539	0,77	C_SLV_SX-q=1.5	-36,59	-720,39	896,17	24,49
539	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	96,01	-280,79	896,17	9,33
539	0,58	C_SLV_SY-q=1.5	96,01	-275,20	896,17	9,33
539	0,77	C_SLV_SY-q=1.5	96,01	-269,60	896,17	9,33
539	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	-70,06	-685,40	896,17	12,79
539	0,58	C_SLV_SY-q=1.5	-70,06	-679,80	896,17	12,79
539	0,77	C_SLV_SY-q=1.5	-70,06	-674,21	896,17	12,79
540	0,00	C_SLU_STATICA	-4,29	-654,57	896,17	208,85
540	0,38	C_SLU_STATICA	-4,29	-639,33	896,17	208,85
540	0,77	C_SLU_STATICA	-4,29	-624,09	896,17	208,85
540	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	42,90	-261,10	896,17	20,89
540	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	42,90	-249,38	896,17	20,89
540	0,77	C_SLV_SX-q=1.5	42,90	-237,66	896,17	20,89
540	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-51,06	-634,43	896,17	17,55
540	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	-51,06	-622,70	896,17	17,55
540	0,77	C_SLV_SX-q=1.5	-51,06	-610,98	896,17	17,55
540	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	64,74	-289,93	896,17	13,84
540	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	64,74	-278,21	896,17	13,84
540	0,77	C_SLV_SY-q=1.5	64,74	-266,49	896,17	13,84
540	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-72,89	-605,60	896,17	12,30
540	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	-72,89	-593,87	896,17	12,30
540	0,77	C_SLV_SY-q=1.5	-72,89	-582,15	896,17	12,30
541	0,40	C_SLU_STATICA	-1,29	-835,60	896,17	696,87
541	0,58	C_SLU_STATICA	-1,29	-828,33	896,17	696,87
541	0,77	C_SLU_STATICA	-1,29	-821,06	896,17	696,87

541	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	14,43	-414,83	896,17	62,10
541	0,58	C_SLV_SX-q=1.5	14,43	-409,24	896,17	62,10
541	0,77	C_SLV_SX-q=1.5	14,43	-403,65	896,17	62,10
541	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	-14,60	-707,93	896,17	61,39
541	0,58	C_SLV_SX-q=1.5	-14,60	-702,34	896,17	61,39
541	0,77	C_SLV_SX-q=1.5	-14,60	-696,75	896,17	61,39
541	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	26,43	-506,46	896,17	33,90
541	0,58	C_SLV_SY-q=1.5	26,43	-500,86	896,17	33,90
541	0,77	C_SLV_SY-q=1.5	26,43	-495,27	896,17	33,90
541	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	-26,60	-616,31	896,17	33,69
541	0,58	C_SLV_SY-q=1.5	-26,60	-610,72	896,17	33,69
541	0,77	C_SLV_SY-q=1.5	-26,60	-605,12	896,17	33,69
542	0,00	C_SLU_STATICA	0,79	-751,97	896,17	1132,96
542	0,38	C_SLU_STATICA	0,79	-736,73	896,17	1132,96
542	0,77	C_SLU_STATICA	0,79	-721,50	896,17	1132,96
542	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	22,86	-388,37	896,17	39,20
542	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	22,86	-376,65	896,17	39,20
542	0,77	C_SLV_SX-q=1.5	22,86	-364,93	896,17	39,20
542	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-21,42	-612,02	896,17	41,85
542	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	-21,42	-600,30	896,17	41,85
542	0,77	C_SLV_SX-q=1.5	-21,42	-588,57	896,17	41,85
542	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	47,26	-457,39	896,17	18,96
542	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	47,26	-445,67	896,17	18,96
542	0,77	C_SLV_SY-q=1.5	47,26	-433,95	896,17	18,96
542	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-45,82	-543,00	896,17	19,56
542	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	-45,82	-531,28	896,17	19,56
542	0,77	C_SLV_SY-q=1.5	-45,82	-519,55	896,17	19,56
543	0,40	C_SLU_STATICA	1,05	-834,70	896,17	851,07
543	0,58	C_SLU_STATICA	1,05	-827,43	896,17	851,07
543	0,77	C_SLU_STATICA	1,05	-820,16	896,17	851,07
543	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	20,51	-404,51	896,17	43,69
543	0,58	C_SLV_SX-q=1.5	20,51	-398,91	896,17	43,69
543	0,77	C_SLV_SX-q=1.5	20,51	-393,32	896,17	43,69
543	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	-19,44	-715,94	896,17	46,09
543	0,58	C_SLV_SX-q=1.5	-19,44	-710,34	896,17	46,09
543	0,77	C_SLV_SX-q=1.5	-19,44	-704,75	896,17	46,09
543	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	32,09	-500,44	896,17	27,93
543	0,58	C_SLV_SY-q=1.5	32,09	-494,85	896,17	27,93
543	0,77	C_SLV_SY-q=1.5	32,09	-489,26	896,17	27,93
543	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	-31,02	-620,00	896,17	28,89
543	0,58	C_SLV_SY-q=1.5	-31,02	-614,41	896,17	28,89
543	0,77	C_SLV_SY-q=1.5	-31,02	-608,82	896,17	28,89
544	0,00	C_SLU_STATICA	0,46	-749,20	896,17	1960,99
544	0,38	C_SLU_STATICA	0,46	-733,97	896,17	1960,99
544	0,77	C_SLU_STATICA	0,46	-718,73	896,17	1960,99

544	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	28,29	-379,33	896,17	31,68
544	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	28,29	-367,61	896,17	31,68
544	0,77	C_SLV_SX-q=1.5	28,29	-355,89	896,17	31,68
544	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-28,18	-616,46	896,17	31,80
544	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	-28,18	-604,74	896,17	31,80
544	0,77	C_SLV_SX-q=1.5	-28,18	-593,02	896,17	31,80
544	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	52,96	-451,66	896,17	16,92
544	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	52,96	-439,94	896,17	16,92
544	0,77	C_SLV_SY-q=1.5	52,96	-428,22	896,17	16,92
544	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-52,86	-544,13	896,17	16,96
544	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	-52,86	-532,41	896,17	16,96
544	0,77	C_SLV_SY-q=1.5	-52,86	-520,69	896,17	16,96
546	0,40	C_SLU_STATICA	30,83	-851,27	896,17	29,06
546	0,58	C_SLU_STATICA	30,83	-844,00	896,17	29,06
546	0,77	C_SLU_STATICA	30,83	-836,73	896,17	29,06
546	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	67,38	-425,41	896,17	13,30
546	0,58	C_SLV_SX-q=1.5	67,38	-419,81	896,17	13,30
546	0,77	C_SLV_SX-q=1.5	67,38	-414,22	896,17	13,30
546	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	-27,39	-714,42	896,17	32,71
546	0,58	C_SLV_SX-q=1.5	-27,39	-708,83	896,17	32,71
546	0,77	C_SLV_SX-q=1.5	-27,39	-703,23	896,17	32,71
546	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	71,52	-474,17	896,17	12,53
546	0,58	C_SLV_SY-q=1.5	71,52	-468,58	896,17	12,53
546	0,77	C_SLV_SY-q=1.5	71,52	-462,98	896,17	12,53
546	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	-31,53	-665,66	896,17	28,42
546	0,58	C_SLV_SY-q=1.5	-31,53	-660,06	896,17	28,42
546	0,77	C_SLV_SY-q=1.5	-31,53	-654,47	896,17	28,42
547	0,00	C_SLU_STATICA	16,48	-783,01	896,17	54,38
547	0,38	C_SLU_STATICA	16,48	-767,77	896,17	54,38
547	0,77	C_SLU_STATICA	16,48	-752,54	896,17	54,38
547	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	56,45	-412,43	896,17	15,88
547	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	56,45	-400,71	896,17	15,88
547	0,77	C_SLV_SX-q=1.5	56,45	-388,98	896,17	15,88
547	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-34,55	-627,35	896,17	25,94
547	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	-34,55	-615,63	896,17	25,94
547	0,77	C_SLV_SX-q=1.5	-34,55	-603,90	896,17	25,94
547	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	77,22	-449,22	896,17	11,61
547	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	77,22	-437,50	896,17	11,61
547	0,77	C_SLV_SY-q=1.5	77,22	-425,77	896,17	11,61
547	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-55,32	-590,56	896,17	16,20
547	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	-55,32	-578,84	896,17	16,20
547	0,77	C_SLV_SY-q=1.5	-55,32	-567,11	896,17	16,20
550	0,00	C_SLU_STATICA	-96,08	-555,10	896,17	9,33
550	0,20	C_SLU_STATICA	-96,08	-547,23	896,17	9,33
550	0,40	C_SLU_STATICA	-96,08	-539,36	896,17	9,33

550	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	45,77	-338,08	896,17	19,58
550	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	45,77	-332,03	896,17	19,58
550	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	45,77	-325,98	896,17	19,58
550	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-169,65	-406,38	896,17	5,28
550	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	-169,65	-400,32	896,17	5,28
550	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	-169,65	-394,27	896,17	5,28
550	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	109,89	-338,34	896,17	8,16
550	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	109,89	-332,29	896,17	8,16
550	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	109,89	-326,24	896,17	8,16
550	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-233,76	-406,11	896,17	3,83
550	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	-233,76	-400,06	896,17	3,83
550	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	-233,76	-394,01	896,17	3,83
552	0,25	C_SLU_STATICA	-124,42	-500,96	896,17	7,20
552	0,72	C_SLU_STATICA	-124,42	-482,44	896,17	7,20
552	1,18	C_SLU_STATICA	-124,42	-463,91	896,17	7,20
552	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	-23,78	-301,31	896,17	37,69
552	0,72	C_SLV_SX-q=1.5	-23,78	-287,06	896,17	37,69
552	1,18	C_SLV_SX-q=1.5	-23,78	-272,81	896,17	37,69
552	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	-137,04	-373,15	896,17	6,54
552	0,72	C_SLV_SX-q=1.5	-137,04	-358,90	896,17	6,54
552	1,18	C_SLV_SX-q=1.5	-137,04	-344,65	896,17	6,54
552	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	26,43	-297,85	896,17	33,91
552	0,72	C_SLV_SY-q=1.5	26,43	-283,60	896,17	33,91
552	1,18	C_SLV_SY-q=1.5	26,43	-269,35	896,17	33,91
552	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	-187,24	-376,61	896,17	4,79
552	0,72	C_SLV_SY-q=1.5	-187,24	-362,36	896,17	4,79
552	1,18	C_SLV_SY-q=1.5	-187,24	-348,11	896,17	4,79
698	0,00	C_SLU_STATICA	2,38	-365,48	896,17	376,70
698	0,39	C_SLU_STATICA	2,38	-350,01	896,17	376,70
698	0,78	C_SLU_STATICA	2,38	-334,54	896,17	376,70
698	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	15,12	-155,32	896,17	59,28
698	0,39	C_SLV_SX-q=1.5	15,12	-143,42	896,17	59,28
698	0,78	C_SLV_SX-q=1.5	15,12	-131,52	896,17	59,28
698	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-11,66	-397,96	896,17	76,89
698	0,39	C_SLV_SX-q=1.5	-11,66	-386,06	896,17	76,89
698	0,78	C_SLV_SX-q=1.5	-11,66	-374,16	896,17	76,89
698	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	23,36	-54,01	896,17	38,36
698	0,39	C_SLV_SY-q=1.5	23,36	-42,11	896,17	38,36
698	0,78	C_SLV_SY-q=1.5	23,36	-30,21	896,17	38,36
698	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-19,90	-499,27	896,17	45,04
698	0,39	C_SLV_SY-q=1.5	-19,90	-487,37	896,17	45,04
698	0,78	C_SLV_SY-q=1.5	-19,90	-475,47	896,17	45,04
699	0,00	C_SLU_STATICA	2,15	-341,09	896,17	417,02
699	0,39	C_SLU_STATICA	2,15	-325,62	896,17	417,02
699	0,78	C_SLU_STATICA	2,15	-310,15	896,17	417,02

699	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	15,94	-167,40	896,17	56,21
699	0,39	C_SLV_SX-q=1.5	15,94	-155,50	896,17	56,21
699	0,78	C_SLV_SX-q=1.5	15,94	-143,59	896,17	56,21
699	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-12,68	-350,39	896,17	70,68
699	0,39	C_SLV_SX-q=1.5	-12,68	-338,49	896,17	70,68
699	0,78	C_SLV_SX-q=1.5	-12,68	-326,59	896,17	70,68
699	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	26,16	-91,66	896,17	34,26
699	0,39	C_SLV_SY-q=1.5	26,16	-79,76	896,17	34,26
699	0,78	C_SLV_SY-q=1.5	26,16	-67,86	896,17	34,26
699	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-22,89	-426,12	896,17	39,14
699	0,39	C_SLV_SY-q=1.5	-22,89	-414,22	896,17	39,14
699	0,78	C_SLV_SY-q=1.5	-22,89	-402,32	896,17	39,14
700	0,00	C_SLU_STATICA	1,09	-330,03	896,17	824,45
700	0,39	C_SLU_STATICA	1,09	-314,56	896,17	824,45
700	0,78	C_SLU_STATICA	1,09	-299,09	896,17	824,45
700	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	17,38	-192,04	896,17	51,57
700	0,39	C_SLV_SX-q=1.5	17,38	-180,14	896,17	51,57
700	0,78	C_SLV_SX-q=1.5	17,38	-168,24	896,17	51,57
700	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-15,49	-309,99	896,17	57,85
700	0,39	C_SLV_SX-q=1.5	-15,49	-298,08	896,17	57,85
700	0,78	C_SLV_SX-q=1.5	-15,49	-286,18	896,17	57,85
700	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	27,47	-143,96	896,17	32,62
700	0,39	C_SLV_SY-q=1.5	27,47	-132,06	896,17	32,62
700	0,78	C_SLV_SY-q=1.5	27,47	-120,16	896,17	32,62
700	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-25,58	-358,07	896,17	35,03
700	0,39	C_SLV_SY-q=1.5	-25,58	-346,17	896,17	35,03
700	0,78	C_SLV_SY-q=1.5	-25,58	-334,26	896,17	35,03
743	0,00	C_SLU_STATICA	0,87	-687,04	896,17	1028,90
743	0,47	C_SLU_STATICA	0,87	-668,37	896,17	1028,90
743	0,94	C_SLU_STATICA	0,87	-649,69	896,17	1028,90
743	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	50,71	-241,81	896,17	17,67
743	0,47	C_SLV_SX-q=1.5	50,71	-227,44	896,17	17,67
743	0,94	C_SLV_SX-q=1.5	50,71	-213,08	896,17	17,67
743	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-48,14	-684,72	896,17	18,62
743	0,47	C_SLV_SX-q=1.5	-48,14	-670,35	896,17	18,62
743	0,94	C_SLV_SX-q=1.5	-48,14	-655,99	896,17	18,62
743	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	58,06	-376,07	896,17	15,43
743	0,47	C_SLV_SY-q=1.5	58,06	-361,70	896,17	15,43
743	0,94	C_SLV_SY-q=1.5	58,06	-347,34	896,17	15,43
743	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-55,49	-550,46	896,17	16,15
743	0,47	C_SLV_SY-q=1.5	-55,49	-536,09	896,17	16,15
743	0,94	C_SLV_SY-q=1.5	-55,49	-521,73	896,17	16,15
744	0,00	C_SLU_STATICA	-3,00	-620,72	896,17	299,12
744	0,47	C_SLU_STATICA	-3,00	-602,05	896,17	299,12
744	0,94	C_SLU_STATICA	-3,00	-583,37	896,17	299,12

744	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	33,51	-104,32	896,17	26,74
744	0,47	C_SLV_SX-q=1.5	33,51	-89,95	896,17	26,74
744	0,94	C_SLV_SX-q=1.5	33,51	-75,59	896,17	26,74
744	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-34,48	-742,36	896,17	25,99
744	0,47	C_SLV_SX-q=1.5	-34,48	-728,00	896,17	25,99
744	0,94	C_SLV_SX-q=1.5	-34,48	-713,63	896,17	25,99
744	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	18,85	-304,58	896,17	47,55
744	0,47	C_SLV_SY-q=1.5	18,85	-290,21	896,17	47,55
744	0,94	C_SLV_SY-q=1.5	18,85	-275,85	896,17	47,55
744	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-19,81	-542,10	896,17	45,23
744	0,47	C_SLV_SY-q=1.5	-19,81	-527,74	896,17	45,23
744	0,94	C_SLV_SY-q=1.5	-19,81	-513,37	896,17	45,23
745	0,00	C_SLU_STATICA	7,07	-596,84	896,17	126,79
745	0,56	C_SLU_STATICA	7,07	-574,63	896,17	126,79
745	1,12	C_SLU_STATICA	7,07	-552,42	896,17	126,79
745	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	8,39	-87,01	896,17	106,88
745	0,56	C_SLV_SX-q=1.5	8,39	-69,93	896,17	106,88
745	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	8,39	-52,84	896,17	106,88
745	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-5,54	-728,24	896,17	161,73
745	0,56	C_SLV_SX-q=1.5	-5,54	-711,16	896,17	161,73
745	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	-5,54	-694,07	896,17	161,73
745	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	7,21	-288,44	896,17	124,26
745	0,56	C_SLV_SY-q=1.5	7,21	-271,36	896,17	124,26
745	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	7,21	-254,27	896,17	124,26
745	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-4,37	-526,81	896,17	205,17
745	0,56	C_SLV_SY-q=1.5	-4,37	-509,72	896,17	205,17
745	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	-4,37	-492,64	896,17	205,17
746	0,15	C_SLU_STATICA	7,51	-641,06	896,17	119,35
746	0,63	C_SLU_STATICA	7,51	-621,84	896,17	119,35
746	1,12	C_SLU_STATICA	7,51	-602,61	896,17	119,35
746	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	5,14	-257,19	896,17	174,39
746	0,63	C_SLV_SX-q=1.5	5,14	-242,40	896,17	174,39
746	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	5,14	-227,61	896,17	174,39
746	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-1,98	-606,22	896,17	451,70
746	0,63	C_SLV_SX-q=1.5	-1,98	-591,43	896,17	451,70
746	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	-1,98	-576,65	896,17	451,70
746	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	5,26	-367,00	896,17	170,54
746	0,63	C_SLV_SY-q=1.5	5,26	-352,21	896,17	170,54
746	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	5,26	-337,42	896,17	170,54
746	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-2,10	-496,41	896,17	426,75
746	0,63	C_SLV_SY-q=1.5	-2,10	-481,62	896,17	426,75
746	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	-2,10	-466,84	896,17	426,75
751	0,15	C_SLU_STATICA	2,37	-643,80	896,17	378,13
751	0,63	C_SLU_STATICA	2,37	-624,58	896,17	378,13
751	1,12	C_SLU_STATICA	2,37	-605,36	896,17	378,13

751	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	1,79	-212,49	896,17	500,38
751	0,63	C_SLV_SX-q=1.5	1,79	-197,71	896,17	500,38
751	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	1,79	-182,92	896,17	500,38
751	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-1,91	-649,11	896,17	468,22
751	0,63	C_SLV_SX-q=1.5	-1,91	-634,32	896,17	468,22
751	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	-1,91	-619,54	896,17	468,22
751	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	2,77	-352,73	896,17	323,88
751	0,63	C_SLV_SY-q=1.5	2,77	-337,94	896,17	323,88
751	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	2,77	-323,16	896,17	323,88
751	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-2,89	-508,87	896,17	309,99
751	0,63	C_SLV_SY-q=1.5	-2,89	-494,08	896,17	309,99
751	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	-2,89	-479,30	896,17	309,99
752	0,00	C_SLU_STATICA	2,33	-596,60	896,17	384,46
752	0,56	C_SLU_STATICA	2,33	-574,39	896,17	384,46
752	1,12	C_SLU_STATICA	2,33	-552,18	896,17	384,46
752	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	3,07	-4,92	896,17	292,29
752	0,56	C_SLV_SX-q=1.5	3,07	12,16	896,17	292,29
752	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	3,07	29,25	896,17	292,29
752	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-3,10	-807,80	896,17	289,27
752	0,56	C_SLV_SX-q=1.5	-3,10	-790,71	896,17	289,27
752	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	-3,10	-773,63	896,17	289,27
752	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	4,28	-265,16	896,17	209,24
752	0,56	C_SLV_SY-q=1.5	4,28	-248,08	896,17	209,24
752	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	4,28	-230,99	896,17	209,24
752	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-4,32	-547,56	896,17	207,69
752	0,56	C_SLV_SY-q=1.5	-4,32	-530,47	896,17	207,69
752	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	-4,32	-513,39	896,17	207,69
753	0,00	C_SLU_STATICA	-0,51	-611,41	896,17	1753,76
753	0,47	C_SLU_STATICA	-0,51	-592,74	896,17	1753,76
753	0,94	C_SLU_STATICA	-0,51	-574,07	896,17	1753,76
753	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	12,02	-13,95	896,17	74,55
753	0,47	C_SLV_SX-q=1.5	12,02	0,42	896,17	74,55
753	0,94	C_SLV_SX-q=1.5	12,02	14,78	896,17	74,55
753	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-11,62	-819,17	896,17	77,12
753	0,47	C_SLV_SX-q=1.5	-11,62	-804,80	896,17	77,12
753	0,94	C_SLV_SX-q=1.5	-11,62	-790,44	896,17	77,12
753	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	12,10	-274,27	896,17	74,05
753	0,47	C_SLV_SY-q=1.5	12,10	-259,90	896,17	74,05
753	0,94	C_SLV_SY-q=1.5	12,10	-245,54	896,17	74,05
753	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-11,70	-558,85	896,17	76,58
753	0,47	C_SLV_SY-q=1.5	-11,70	-544,48	896,17	76,58
753	0,94	C_SLV_SY-q=1.5	-11,70	-530,12	896,17	76,58
754	0,00	C_SLU_STATICA	1,39	-664,96	896,17	643,80
754	0,47	C_SLU_STATICA	1,39	-646,28	896,17	643,80
754	0,94	C_SLU_STATICA	1,39	-627,61	896,17	643,80

754	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	30,45	-165,21	896,17	29,43
754	0,47	C_SLV_SX-q=1.5	30,45	-150,85	896,17	29,43
754	0,94	C_SLV_SX-q=1.5	30,45	-136,48	896,17	29,43
754	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-28,71	-729,96	896,17	31,22
754	0,47	C_SLV_SX-q=1.5	-28,71	-715,60	896,17	31,22
754	0,94	C_SLV_SX-q=1.5	-28,71	-701,23	896,17	31,22
754	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	50,82	-345,80	896,17	17,64
754	0,47	C_SLV_SY-q=1.5	50,82	-331,43	896,17	17,64
754	0,94	C_SLV_SY-q=1.5	50,82	-317,07	896,17	17,64
754	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-49,07	-549,38	896,17	18,26
754	0,47	C_SLV_SY-q=1.5	-49,07	-535,02	896,17	18,26
754	0,94	C_SLV_SY-q=1.5	-49,07	-520,65	896,17	18,26
769	0,15	C_SLU_STATICA	1,09	-645,08	896,17	825,21
769	0,63	C_SLU_STATICA	1,09	-625,86	896,17	825,21
769	1,12	C_SLU_STATICA	1,09	-606,64	896,17	825,21
769	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	2,92	-244,92	896,17	307,12
769	0,63	C_SLV_SX-q=1.5	2,92	-230,13	896,17	307,12
769	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	2,92	-215,35	896,17	307,12
769	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-3,23	-615,42	896,17	277,28
769	0,63	C_SLV_SX-q=1.5	-3,23	-600,63	896,17	277,28
769	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	-3,23	-585,84	896,17	277,28
769	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	3,95	-359,89	896,17	226,99
769	0,63	C_SLV_SY-q=1.5	3,95	-345,10	896,17	226,99
769	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	3,95	-330,31	896,17	226,99
769	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-4,26	-500,45	896,17	210,27
769	0,63	C_SLV_SY-q=1.5	-4,26	-485,66	896,17	210,27
769	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	-4,26	-470,87	896,17	210,27
770	0,00	C_SLU_STATICA	1,20	-596,87	896,17	749,31
770	0,56	C_SLU_STATICA	1,20	-574,66	896,17	749,31
770	1,12	C_SLU_STATICA	1,20	-552,45	896,17	749,31
770	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	4,66	-63,76	896,17	192,15
770	0,56	C_SLV_SX-q=1.5	4,66	-46,67	896,17	192,15
770	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	4,66	-29,59	896,17	192,15
770	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-4,79	-747,49	896,17	187,29
770	0,56	C_SLV_SX-q=1.5	-4,79	-730,41	896,17	187,29
770	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	-4,79	-713,32	896,17	187,29
770	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	5,70	-276,39	896,17	157,20
770	0,56	C_SLV_SY-q=1.5	5,70	-259,30	896,17	157,20
770	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	5,70	-242,22	896,17	157,20
770	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-5,82	-534,86	896,17	153,90
770	0,56	C_SLV_SY-q=1.5	-5,82	-517,77	896,17	153,90
770	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	-5,82	-500,69	896,17	153,90
771	0,00	C_SLU_STATICA	0,02	-611,03	896,17	38964,06
771	0,47	C_SLU_STATICA	0,02	-592,36	896,17	38964,06
771	0,94	C_SLU_STATICA	0,02	-573,68	896,17	38964,06

771	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	11,57	-72,34	896,17	77,47
771	0,47	C_SLV_SX-q=1.5	11,57	-57,97	896,17	77,47
771	0,94	C_SLV_SX-q=1.5	11,57	-43,60	896,17	77,47
771	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-10,91	-759,41	896,17	82,11
771	0,47	C_SLV_SX-q=1.5	-10,91	-745,05	896,17	82,11
771	0,94	C_SLV_SX-q=1.5	-10,91	-730,68	896,17	82,11
771	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	13,33	-285,93	896,17	67,21
771	0,47	C_SLV_SY-q=1.5	13,33	-271,57	896,17	67,21
771	0,94	C_SLV_SY-q=1.5	13,33	-257,20	896,17	67,21
771	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-12,68	-545,81	896,17	70,68
771	0,47	C_SLV_SY-q=1.5	-12,68	-531,45	896,17	70,68
771	0,94	C_SLV_SY-q=1.5	-12,68	-517,08	896,17	70,68
772	0,00	C_SLU_STATICA	1,23	-664,63	896,17	726,23
772	0,47	C_SLU_STATICA	1,23	-645,96	896,17	726,23
772	0,94	C_SLU_STATICA	1,23	-627,28	896,17	726,23
772	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	25,93	-205,47	896,17	34,57
772	0,47	C_SLV_SX-q=1.5	25,93	-191,10	896,17	34,57
772	0,94	C_SLV_SX-q=1.5	25,93	-176,74	896,17	34,57
772	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-24,58	-688,68	896,17	36,47
772	0,47	C_SLV_SX-q=1.5	-24,58	-674,31	896,17	36,47
772	0,94	C_SLV_SX-q=1.5	-24,58	-659,95	896,17	36,47
772	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	50,98	-355,33	896,17	17,58
772	0,47	C_SLV_SY-q=1.5	50,98	-340,96	896,17	17,58
772	0,94	C_SLV_SY-q=1.5	50,98	-326,60	896,17	17,58
772	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-49,63	-538,82	896,17	18,06
772	0,47	C_SLV_SY-q=1.5	-49,63	-524,45	896,17	18,06
772	0,94	C_SLV_SY-q=1.5	-49,63	-510,09	896,17	18,06
787	0,15	C_SLU_STATICA	-5,16	-613,63	896,17	173,68
787	0,63	C_SLU_STATICA	-5,16	-594,41	896,17	173,68
787	1,12	C_SLU_STATICA	-5,16	-575,19	896,17	173,68
787	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	2,42	-234,60	896,17	369,86
787	0,63	C_SLV_SX-q=1.5	2,42	-219,81	896,17	369,86
787	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	2,42	-205,03	896,17	369,86
787	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-8,98	-574,57	896,17	99,75
787	0,63	C_SLV_SX-q=1.5	-8,98	-559,79	896,17	99,75
787	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	-8,98	-545,00	896,17	99,75
787	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	4,67	-285,26	896,17	191,74
787	0,63	C_SLV_SY-q=1.5	4,67	-270,47	896,17	191,74
787	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	4,67	-255,68	896,17	191,74
787	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-11,24	-523,91	896,17	79,77
787	0,63	C_SLV_SY-q=1.5	-11,24	-509,13	896,17	79,77
787	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	-11,24	-494,34	896,17	79,77
788	0,00	C_SLU_STATICA	-7,23	-592,82	896,17	124,00
788	0,56	C_SLU_STATICA	-7,23	-570,61	896,17	124,00
788	1,12	C_SLU_STATICA	-7,23	-548,39	896,17	124,00

788	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	3,86	-81,17	896,17	231,99
788	0,56	C_SLV_SX-q=1.5	3,86	-64,08	896,17	231,99
788	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	3,86	-47,00	896,17	231,99
788	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-12,71	-711,13	896,17	70,53
788	0,56	C_SLV_SX-q=1.5	-12,71	-694,05	896,17	70,53
788	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	-12,71	-676,96	896,17	70,53
788	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	6,31	-177,31	896,17	142,00
788	0,56	C_SLV_SY-q=1.5	6,31	-160,23	896,17	142,00
788	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	6,31	-143,14	896,17	142,00
788	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-15,15	-614,99	896,17	59,14
788	0,56	C_SLV_SY-q=1.5	-15,15	-597,91	896,17	59,14
788	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	-15,15	-580,82	896,17	59,14
789	0,00	C_SLU_STATICA	14,74	-692,83	896,17	60,80
789	0,47	C_SLU_STATICA	14,74	-674,16	896,17	60,80
789	0,94	C_SLU_STATICA	14,74	-655,49	896,17	60,80
789	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	25,65	-146,49	896,17	34,94
789	0,47	C_SLV_SX-q=1.5	25,65	-132,12	896,17	34,94
789	0,94	C_SLV_SX-q=1.5	25,65	-117,76	896,17	34,94
789	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-9,40	-779,10	896,17	95,37
789	0,47	C_SLV_SX-q=1.5	-9,40	-764,73	896,17	95,37
789	0,94	C_SLV_SX-q=1.5	-9,40	-750,37	896,17	95,37
789	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	26,36	-244,54	896,17	33,99
789	0,47	C_SLV_SY-q=1.5	26,36	-230,18	896,17	33,99
789	0,94	C_SLV_SY-q=1.5	26,36	-215,81	896,17	33,99
789	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-10,11	-681,04	896,17	88,62
789	0,47	C_SLV_SY-q=1.5	-10,11	-666,68	896,17	88,62
789	0,94	C_SLV_SY-q=1.5	-10,11	-652,31	896,17	88,62
790	0,00	C_SLU_STATICA	20,35	-774,18	896,17	44,04
790	0,47	C_SLU_STATICA	20,35	-755,51	896,17	44,04
790	0,94	C_SLU_STATICA	20,35	-736,83	896,17	44,04
790	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	43,63	-295,47	896,17	20,54
790	0,47	C_SLV_SX-q=1.5	43,63	-281,10	896,17	20,54
790	0,94	C_SLV_SX-q=1.5	43,63	-266,74	896,17	20,54
790	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-22,22	-726,88	896,17	40,33
790	0,47	C_SLV_SX-q=1.5	-22,22	-712,51	896,17	40,33
790	0,94	C_SLV_SX-q=1.5	-22,22	-698,15	896,17	40,33
790	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	69,19	-367,57	896,17	12,95
790	0,47	C_SLV_SY-q=1.5	69,19	-353,20	896,17	12,95
790	0,94	C_SLV_SY-q=1.5	69,19	-338,84	896,17	12,95
790	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-47,79	-654,77	896,17	18,75
790	0,47	C_SLV_SY-q=1.5	-47,79	-640,41	896,17	18,75
790	0,94	C_SLV_SY-q=1.5	-47,79	-626,04	896,17	18,75
805	0,15	C_SLU_STATICA	16,56	-850,78	896,17	54,12
805	0,54	C_SLU_STATICA	16,56	-835,09	896,17	54,12
805	0,94	C_SLU_STATICA	16,56	-819,41	896,17	54,12

805	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	36,97	-258,18	896,17	24,24
805	0,54	C_SLV_SX-q=1.5	36,97	-246,11	896,17	24,24
805	0,94	C_SLV_SX-q=1.5	36,97	-234,05	896,17	24,24
805	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-15,16	-872,92	896,17	59,13
805	0,54	C_SLV_SX-q=1.5	-15,16	-860,86	896,17	59,13
805	0,94	C_SLV_SX-q=1.5	-15,16	-848,79	896,17	59,13
805	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	54,46	-266,84	896,17	16,46
805	0,54	C_SLV_SY-q=1.5	54,46	-254,77	896,17	16,46
805	0,94	C_SLV_SY-q=1.5	54,46	-242,71	896,17	16,46
805	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-32,65	-864,26	896,17	27,45
805	0,54	C_SLV_SY-q=1.5	-32,65	-852,20	896,17	27,45
805	0,94	C_SLV_SY-q=1.5	-32,65	-840,13	896,17	27,45
806	0,00	C_SLU_STATICA	0,62	-844,56	896,17	1443,11
806	0,47	C_SLU_STATICA	0,62	-825,89	896,17	1443,11
806	0,94	C_SLU_STATICA	0,62	-807,21	896,17	1443,11
806	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	48,35	-351,95	896,17	18,54
806	0,47	C_SLV_SX-q=1.5	48,35	-337,58	896,17	18,54
806	0,94	C_SLV_SX-q=1.5	48,35	-323,22	896,17	18,54
806	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-46,71	-762,90	896,17	19,19
806	0,47	C_SLV_SX-q=1.5	-46,71	-748,53	896,17	19,19
806	0,94	C_SLV_SX-q=1.5	-46,71	-734,17	896,17	19,19
806	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	75,84	-343,52	896,17	11,82
806	0,47	C_SLV_SY-q=1.5	75,84	-329,15	896,17	11,82
806	0,94	C_SLV_SY-q=1.5	75,84	-314,79	896,17	11,82
806	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-74,19	-771,33	896,17	12,08
806	0,47	C_SLV_SY-q=1.5	-74,19	-756,96	896,17	12,08
806	0,94	C_SLV_SY-q=1.5	-74,19	-742,60	896,17	12,08

12.3.3 Pilastri 50x150new pressoflessione – modello senza tamponamenti

Di seguito si riportano le sollecitazioni risultanti sui pilastri, ricavate dalla modellazione senza l'interazione dei tamponamenti in c.a..

TABLE: Element Forces - Frames								
Frame	Station	OutputCase	P	V2	V3	T	M2	M3
Text	m	Text	KN	KN	KN	KN-m	KN-m	KN-m
64	0	C_SLU_STATICA	-919,746	85,686	-29,135	-1,4744	32,9335	147,905
64	0,25	C_SLU_STATICA	-909,786	85,686	-29,135	-1,4744	40,2172	126,4834
64	0,5	C_SLU_STATICA	-899,826	85,686	-29,135	-1,4744	47,5009	105,0619
64	0	C_SLV_SX-q=1.5	-571,747	342,461	-13,747	5,4614	28,9277	689,3724
64	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	-564,086	342,461	-13,747	5,4614	34,9521	739,6104
64	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-556,424	342,461	-13,747	5,4614	40,9781	789,8555
64	0	C_SLV_SX-q=1.5	-664,436	-201,103	-24,12	-7,335	17,0041	-486,848
64	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	-656,775	-201,103	-24,12	-7,335	20,4466	-572,426
64	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-649,114	-201,103	-24,12	-7,335	23,8873	-658,011

64	0	C_SLV_SY-q=1.5	-571,949	278,134	-10,971	9,0357	32,0501	552,1249
64	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	-564,288	278,134	-10,971	9,0357	38,7716	586,2347
64	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-556,626	278,134	-10,971	9,0357	45,4938	620,3602
64	0	C_SLV_SY-q=1.5	-664,235	-136,775	-26,896	-10,9093	13,8818	-349,601
64	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	-656,573	-136,775	-26,896	-10,9093	16,6271	-419,05
64	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-648,912	-136,775	-26,896	-10,9093	19,3716	-488,515
71	0,198	C_SLU_STATICA	-993,411	-159,062	-171,682	-62,4202	-24,3912	192,2314
71	0,199	C_SLU_STATICA	-993,372	-159,062	-171,682	-62,4202	-24,2194	192,3906
71	0,2	C_SLU_STATICA	-993,332	-159,062	-171,682	-62,4202	-24,0475	192,5498
71	0,198	C_SLV_SX-q=1.5	-616,61	1121,437	25,361	12,7056	23,8834	1165,26
71	0,199	C_SLV_SX-q=1.5	-616,579	1121,437	25,361	12,7056	24,1325	1166,574
71	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	-616,549	1121,437	25,361	12,7056	24,3816	1167,888
71	0,198	C_SLV_SX-q=1.5	-716,115	-1312,53	-249,19	-94,1076	-64,9654	-923,848
71	0,199	C_SLV_SX-q=1.5	-716,084	-1312,53	-249,19	-94,1076	-64,9905	-924,971
71	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	-716,053	-1312,53	-249,19	-94,1076	-65,0156	-926,093
71	0,198	C_SLV_SY-q=1.5	-613,77	836,894	101,902	42,4912	48,8827	922,6726
71	0,199	C_SLV_SY-q=1.5	-613,739	836,894	101,902	42,4912	49,2086	923,7014
71	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	-613,708	836,894	101,902	42,4912	49,5346	924,7301
71	0,198	C_SLV_SY-q=1.5	-718,955	-1027,99	-325,731	-123,893	-89,9648	-681,261
71	0,199	C_SLV_SY-q=1.5	-718,924	-1027,99	-325,731	-123,893	-90,0666	-682,098
71	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	-718,894	-1027,99	-325,731	-123,893	-90,1685	-682,936
73	0	C_SLU_STATICA	-629,344	5,469	-2,991	-5,0506	-11,2721	-156,251
73	0,535	C_SLU_STATICA	-608,03	5,469	-2,991	-5,0506	-9,6718	-159,177
73	1,07	C_SLU_STATICA	-586,716	5,469	-2,991	-5,0506	-8,0714	-162,103
73	0	C_SLV_SX-q=1.5	-449,157	71,822	13,356	21,398	33,9828	305,7228
73	0,535	C_SLV_SX-q=1.5	-432,762	71,822	13,356	21,398	27,7551	267,4394
73	1,07	C_SLV_SX-q=1.5	-416,366	71,822	13,356	21,398	22,0062	229,1853
73	0	C_SLV_SX-q=1.5	-512,632	-64,052	-17,341	-28,6438	-49,4633	-542,574
73	0,535	C_SLV_SX-q=1.5	-496,236	-64,052	-17,341	-28,6438	-41,1033	-508,447
73	1,07	C_SLV_SX-q=1.5	-479,841	-64,052	-17,341	-28,6438	-33,2221	-474,35
73	0	C_SLV_SY-q=1.5	-454,735	118,623	5,993	30,3926	14,316	588,2482
73	0,535	C_SLV_SY-q=1.5	-438,34	118,623	5,993	30,3926	12,2005	525,1048
73	1,07	C_SLV_SY-q=1.5	-421,944	118,623	5,993	30,3926	10,5255	462,0285
73	0	C_SLV_SY-q=1.5	-507,054	-110,853	-9,979	-37,6384	-29,7965	-825,099
73	0,535	C_SLV_SY-q=1.5	-490,658	-110,853	-9,979	-37,6384	-25,5487	-766,113
73	1,07	C_SLV_SY-q=1.5	-474,263	-110,853	-9,979	-37,6384	-21,7415	-707,194
97	0	C_SLU_STATICA	-1418,18	-132,158	2,444	0,6618	8,5337	223,2326
97	0,65	C_SLU_STATICA	-1392,29	-132,158	2,444	0,6618	6,9451	309,1353
97	1,3	C_SLU_STATICA	-1366,39	-132,158	2,444	0,6618	5,3566	395,0379
97	0	C_SLV_SX-q=1.5	-901,686	152,078	24,566	7,4717	29,8772	267,8202
97	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-881,766	152,078	24,566	7,4717	14,0012	321,9486
97	1,3	C_SLV_SX-q=1.5	-861,846	152,078	24,566	7,4717	8,6594	503,5656
97	0	C_SLV_SX-q=1.5	-1001,47	-280,817	-22,263	-6,8487	-20,6283	134,2435
97	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-981,554	-280,817	-22,263	-6,8487	-6,2494	163,7954
97	1,3	C_SLV_SX-q=1.5	-961,634	-280,817	-22,263	-6,8487	-2,4047	65,8586

97	0	C_SLV_SY-q=1.5	-913,191	11,773	38,323	12,7217	44,2383	229,6165
97	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-893,271	11,773	38,323	12,7217	19,4827	277,5088
97	1,3	C_SLV_SY-q=1.5	-873,352	11,773	38,323	12,7217	12,3696	366,8395
97	0	C_SLV_SY-q=1.5	-989,968	-140,512	-36,02	-12,0986	-34,9894	172,4472
97	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-970,049	-140,512	-36,02	-12,0986	-11,7309	208,2352
97	1,3	C_SLV_SY-q=1.5	-950,129	-140,512	-36,02	-12,0986	-6,1149	202,5847
98	0	C_SLU_STATICA	-1366,39	-132,158	2,444	0,6618	5,3566	395,0379
98	0,5	C_SLU_STATICA	-1346,47	-132,158	2,444	0,6618	4,1346	461,1169
98	1	C_SLU_STATICA	-1326,55	-132,158	2,444	0,6618	2,9126	527,1959
98	0	C_SLV_SX-q=1.5	-863,349	151,742	23,912	6,5781	8,6594	503,2018
98	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-848,026	151,742	23,912	6,5781	19,1186	643,1894
98	1	C_SLV_SX-q=1.5	-832,704	151,742	23,912	6,5781	29,8549	783,2836
98	0	C_SLV_SX-q=1.5	-960,131	-280,481	-21,608	-5,9551	-2,4047	66,2224
98	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-944,808	-280,481	-21,608	-5,9551	-14,0155	-9,3957
98	1	C_SLV_SX-q=1.5	-929,485	-280,481	-21,608	-5,9551	-25,9034	-85,1205
98	0	C_SLV_SY-q=1.5	-874,067	11,644	36,608	10,1267	12,3696	366,6023
98	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-858,744	11,644	36,608	10,1267	28,7416	436,1197
98	1	C_SLV_SY-q=1.5	-843,421	11,644	36,608	10,1267	45,7355	505,9085
98	0	C_SLV_SY-q=1.5	-949,413	-140,383	-34,305	-9,5036	-6,1149	202,8219
98	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-934,091	-140,383	-34,305	-9,5036	-23,6385	197,674
98	1	C_SLV_SY-q=1.5	-918,768	-140,383	-34,305	-9,5036	-41,7839	192,2547
101	0	C_SLU_STATICA	-1326,55	-132,158	2,444	0,6618	2,9126	527,1959
101	0,5	C_SLU_STATICA	-1306,63	-132,158	2,444	0,6618	1,6906	593,2749
101	1	C_SLU_STATICA	-1286,71	-132,158	2,444	0,6618	0,4686	659,3539
101	0	C_SLV_SX-q=1.5	-834,065	151,336	23,689	6,6097	29,8549	782,8941
101	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-818,742	151,336	23,689	6,6097	40,3204	922,84
101	1	C_SLV_SX-q=1.5	-803,419	151,336	23,689	6,6097	50,8871	1062,813
101	0	C_SLV_SX-q=1.5	-928,124	-280,075	-21,386	-5,9867	-25,9034	-84,731
101	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-912,801	-280,075	-21,386	-5,9867	-37,5205	-160,307
101	1	C_SLV_SX-q=1.5	-897,479	-280,075	-21,386	-5,9867	-49,2388	-235,911
101	0	C_SLV_SY-q=1.5	-844,065	11,488	36,497	10,6904	45,7355	505,6954
101	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-828,742	11,488	36,497	10,6904	62,1156	575,5511
101	1	C_SLV_SY-q=1.5	-813,419	11,488	36,497	10,6904	78,8145	645,4827
101	0	C_SLV_SY-q=1.5	-918,124	-140,227	-34,194	-10,0674	-41,7839	192,4677
101	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-902,801	-140,227	-34,194	-10,0674	-59,3156	186,9815
101	1	C_SLV_SY-q=1.5	-887,478	-140,227	-34,194	-10,0674	-77,1662	181,4193
116	0	C_SLU_STATICA	-1286,71	-132,158	2,444	0,6618	0,4686	659,3539
116	0,2	C_SLU_STATICA	-1278,74	-132,158	2,444	0,6618	-0,0202	685,7855
116	0,4	C_SLU_STATICA	-1270,78	-132,158	2,444	0,6618	-0,509	712,2171
116	0	C_SLV_SX-q=1.5	-804,709	151,06	23,709	6,9418	50,8871	1062,333
116	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	-798,579	151,06	23,709	6,9418	55,0765	1118,273
116	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-792,45	151,06	23,709	6,9418	59,2799	1174,215
116	0	C_SLV_SX-q=1.5	-896,189	-279,799	-21,406	-6,3187	-49,2388	-235,431
116	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	-890,06	-279,799	-21,406	-6,3187	-53,8888	-265,623
116	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-883,93	-279,799	-21,406	-6,3187	-58,5528	-295,817

116	0	C_SLV_SY-q=1.5	-814,024	11,383	37,022	12,1089	78,8145	645,2509
116	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	-807,895	11,383	37,022	12,1089	85,4632	673,2182
116	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-801,766	11,383	37,022	12,1089	92,1572	701,1915
116	0	C_SLV_SY-q=1.5	-886,873	-140,121	-34,719	-11,4859	-77,1662	181,6511
116	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	-880,744	-140,121	-34,719	-11,4859	-84,2755	179,4316
116	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-874,615	-140,121	-34,719	-11,4859	-91,4301	177,2061
123	0	C_SLU_STATICA	-1279,25	-125,617	2,058	0,558	-5,7863	665,7679
123	0,2	C_SLU_STATICA	-1271,28	-125,617	2,058	0,558	-6,1979	690,8913
123	0,4	C_SLU_STATICA	-1263,31	-125,617	2,058	0,558	-6,6095	716,0148
123	0	C_SLV_SX-q=1.5	-810,254	138,852	25,216	7,1938	49,0685	1017,471
123	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	-804,125	138,852	25,216	7,1938	53,5418	1069,618
123	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-797,996	138,852	25,216	7,1938	58,0258	1121,766
123	0	C_SLV_SX-q=1.5	-875,2	-260,786	-22,712	-6,5149	-56,139	-184,631
123	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	-869,071	-260,786	-22,712	-6,5149	-61,1131	-212,391
123	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-862,942	-260,786	-22,712	-6,5149	-66,0979	-240,152
123	0	C_SLV_SY-q=1.5	-826,81	3,212	39,681	12,3134	79,6491	609,4889
123	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	-820,681	3,212	39,681	12,3134	86,8595	634,495
123	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-814,552	3,212	39,681	12,3134	94,1047	659,5038
123	0	C_SLV_SY-q=1.5	-858,644	-125,147	-37,177	-11,6345	-86,7196	223,3508
123	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	-852,514	-125,147	-37,177	-11,6345	-94,4308	222,7316
123	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-846,385	-125,147	-37,177	-11,6345	-102,177	222,1097
153	0	C_SLU_STATICA	-1410,72	-125,617	2,058	0,558	1,0056	251,2306
153	0,65	C_SLU_STATICA	-1384,82	-125,617	2,058	0,558	-0,3322	332,8819
153	1,3	C_SLU_STATICA	-1358,93	-125,617	2,058	0,558	-1,67	414,5332
153	0	C_SLV_SX-q=1.5	-908,112	139,792	26,094	7,7519	28,2352	276,2954
153	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-888,193	139,792	26,094	7,7519	11,3145	326,798
153	1,3	C_SLV_SX-q=1.5	-868,273	139,792	26,094	7,7519	3,809	496,1932
153	0	C_SLV_SX-q=1.5	-979,604	-261,726	-23,59	-7,073	-27,0428	154,1603
153	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-959,684	-261,726	-23,59	-7,073	-11,7496	182,9152
153	1,3	C_SLV_SX-q=1.5	-939,764	-261,726	-23,59	-7,073	-5,8716	92,7774
153	0	C_SLV_SY-q=1.5	-926,579	3,542	41,1	13,0523	44,6213	237,0238
153	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-906,659	3,542	41,1	13,0523	18,0144	279,6338
153	1,3	C_SLV_SY-q=1.5	-886,739	3,542	41,1	13,0523	7,2314	359,8782
153	0	C_SLV_SY-q=1.5	-961,137	-125,476	-38,596	-12,3734	-43,4289	193,4319
153	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-941,218	-125,476	-38,596	-12,3734	-18,4496	230,0795
153	1,3	C_SLV_SY-q=1.5	-921,298	-125,476	-38,596	-12,3734	-9,2941	229,0924
156	0	C_SLU_STATICA	-1358,93	-125,617	2,058	0,558	-1,67	414,5332
156	0,5	C_SLU_STATICA	-1339,01	-125,617	2,058	0,558	-2,699	477,3418
156	1	C_SLU_STATICA	-1319,09	-125,617	2,058	0,558	-3,7281	540,1505
156	0	C_SLV_SX-q=1.5	-869,478	139,482	25,533	7,0131	3,809	495,968
156	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-854,156	139,482	25,533	7,0131	15,0897	626,5121
156	1	C_SLV_SX-q=1.5	-838,833	139,482	25,533	7,0131	26,5641	757,1341
156	0	C_SLV_SX-q=1.5	-938,559	-261,416	-23,029	-6,3342	-5,8716	93,0026
156	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-923,236	-261,416	-23,029	-6,3342	-18,4043	23,4259
156	1	C_SLV_SX-q=1.5	-907,913	-261,416	-23,029	-6,3342	-31,1307	-46,229

156	0	C_SLV_SY-q=1.5	-887,251	3,434	39,673	10,9451	7,2314	359,7929
156	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-871,928	3,434	39,673	10,9451	25,1295	422,1181
156	1	C_SLV_SY-q=1.5	-856,605	3,434	39,673	10,9451	43,5943	484,6096
156	0	C_SLV_SY-q=1.5	-920,786	-125,369	-37,169	-10,2661	-9,2941	229,1777
156	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-905,463	-125,369	-37,169	-10,2661	-28,4442	227,8198
156	1	C_SLV_SY-q=1.5	-890,14	-125,369	-37,169	-10,2661	-48,1609	226,2956
157	0	C_SLU_STATICA	-1319,09	-125,617	2,058	0,558	-3,7281	540,1505
157	0,5	C_SLU_STATICA	-1299,17	-125,617	2,058	0,558	-4,7572	602,9592
157	1	C_SLU_STATICA	-1279,25	-125,617	2,058	0,558	-5,7863	665,7679
157	0	C_SLV_SX-q=1.5	-839,906	139,106	25,266	6,9649	26,5641	756,8712
157	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-824,583	139,106	25,266	6,9649	37,7786	887,3411
157	1	C_SLV_SX-q=1.5	-809,26	139,106	25,266	6,9649	49,0685	1017,828
157	0	C_SLV_SX-q=1.5	-906,839	-261,041	-22,763	-6,286	-31,1307	-45,966
157	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-891,517	-261,041	-22,763	-6,286	-43,5971	-115,469
157	1	C_SLV_SX-q=1.5	-876,194	-261,041	-22,763	-6,286	-56,139	-184,988
157	0	C_SLV_SY-q=1.5	-857,053	3,303	39,394	11,2313	43,5943	484,5387
157	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-841,73	3,303	39,394	11,2313	61,4996	547,0435
157	1	C_SLV_SY-q=1.5	-826,407	3,303	39,394	11,2313	79,6491	609,5854
157	0	C_SLV_SY-q=1.5	-889,693	-125,237	-36,89	-10,5523	-48,1609	226,3664
157	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-874,37	-125,237	-36,89	-10,5523	-67,3182	224,8289
157	1	C_SLV_SY-q=1.5	-859,047	-125,237	-36,89	-10,5523	-86,7196	223,2543
159	0,4	C_SLU_STATICA	-1006,36	-4,583	-9,802	3,0097	-22,7306	550,2062
159	0,5825	C_SLU_STATICA	-999,089	-4,583	-9,802	3,0097	-20,9417	551,0427
159	0,765	C_SLU_STATICA	-991,819	-4,583	-9,802	3,0097	-19,1527	551,8792
159	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-617,074	184,512	62,508	38,2366	111,0613	1171,213
159	0,5825	C_SLV_SX-q=1.5	-611,482	184,512	62,508	38,2366	99,6822	1137,595
159	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-605,889	184,512	62,508	38,2366	88,3103	1103,983
159	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-723,915	-190,485	-76,186	-34,6171	-141,382	-475,049
159	0,5825	C_SLV_SX-q=1.5	-718,322	-190,485	-76,186	-34,6171	-127,507	-440,341
159	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-712,729	-190,485	-76,186	-34,6171	-113,639	-405,638
159	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-630,808	63,766	102,404	32,9322	182,2052	641,9627
159	0,5825	C_SLV_SY-q=1.5	-625,215	63,766	102,404	32,9322	163,5332	630,3791
159	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-619,622	63,766	102,404	32,9322	144,8654	618,8002
159	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-710,182	-69,739	-116,082	-29,3126	-212,526	54,2019
159	0,5825	C_SLV_SY-q=1.5	-704,589	-69,739	-116,082	-29,3126	-191,358	66,8755
159	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-698,996	-69,739	-116,082	-29,3126	-170,194	79,5444
185	0	C_SLU_STATICA	-1276,97	-123,676	1,232	0,3342	-0,4011	663,7722
185	0,2	C_SLU_STATICA	-1269	-123,676	1,232	0,3342	-0,6474	688,5073
185	0,4	C_SLU_STATICA	-1261,03	-123,676	1,232	0,3342	-0,8938	713,2424
185	0	C_SLV_SX-q=1.5	-812,182	150,511	26,39	7,3987	56,3829	1048,445
185	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	-806,053	150,511	26,39	7,3987	61,3213	1102,447
185	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-799,924	150,511	26,39	7,3987	66,2684	1156,45
185	0	C_SLV_SX-q=1.5	-870,99	-270,037	-24,972	-7,014	-56,5606	-217,44
185	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	-864,861	-270,037	-24,972	-7,014	-61,7827	-247,537
185	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-858,732	-270,037	-24,972	-7,014	-67,0134	-277,635

185	0	C_SLV_SY-q=1.5	-827,894	13,668	41,809	12,5685	89,2041	636,7446
185	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	-821,765	13,668	41,809	12,5685	97,098	663,3778
185	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-815,636	13,668	41,809	12,5685	105,0203	690,0116
185	0	C_SLV_SY-q=1.5	-855,279	-133,195	-40,39	-12,1838	-89,3818	194,2603
185	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	-849,149	-133,195	-40,39	-12,1838	-97,5594	191,5324
185	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-843,02	-133,195	-40,39	-12,1838	-105,765	188,8039
188	0	C_SLU_STATICA	-1314,95	-164,468	4,616	1,2534	-16,5549	702,6756
188	0,2	C_SLU_STATICA	-1306,98	-164,468	4,616	1,2534	-17,4782	735,5692
188	0,4	C_SLU_STATICA	-1299,02	-164,468	4,616	1,2534	-18,4014	768,4628
188	0	C_SLV_SX-q=1.5	-833,278	97,285	29,134	8,1965	47,3213	992,1655
188	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	-827,149	97,285	29,134	8,1965	51,9458	1046,053
188	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-821,02	97,285	29,134	8,1965	56,5796	1099,941
188	0	C_SLV_SX-q=1.5	-895,95	-269,456	-23,424	-6,6461	-68,3311	-110,068
188	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	-889,82	-269,456	-23,424	-6,6461	-74,0976	-129,521
188	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-883,691	-269,456	-23,424	-6,6461	-79,8734	-148,975
188	0	C_SLV_SY-q=1.5	-844,822	23,858	45,791	13,6863	83,0105	772,3095
188	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	-838,692	23,858	45,791	13,6863	90,8401	811,5104
188	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-832,563	23,858	45,791	13,6863	98,6984	850,7118
188	0	C_SLV_SY-q=1.5	-884,406	-196,029	-40,081	-12,136	-104,02	109,7881
188	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	-878,277	-196,029	-40,081	-12,136	-112,992	105,0214
188	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-872,148	-196,029	-40,081	-12,136	-121,992	100,2542
191	0	C_SLU_STATICA	-1408,44	-123,676	1,232	0,3342	3,6638	255,643
191	0,65	C_SLU_STATICA	-1382,54	-123,676	1,232	0,3342	2,8631	336,0321
191	1,3	C_SLU_STATICA	-1356,65	-123,676	1,232	0,3342	2,0625	416,4212
191	0	C_SLV_SX-q=1.5	-910,233	151,465	27,32	8,0129	31,9762	281,4322
191	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-890,313	151,465	27,32	8,0129	14,2508	332,9014
191	1,3	C_SLV_SX-q=1.5	-870,394	151,465	27,32	8,0129	6,3565	508,5782
191	0	C_SLV_SX-q=1.5	-975,201	-270,992	-25,902	-7,6281	-27,4739	155,1354
191	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-955,282	-270,992	-25,902	-7,6281	-10,6704	181,3584
191	1,3	C_SLV_SX-q=1.5	-935,362	-270,992	-25,902	-7,6281	-3,6978	83,3738
191	0	C_SLV_SY-q=1.5	-927,808	14,002	43,277	13,3965	49,618	240,9339
191	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-907,889	14,002	43,277	13,3965	21,5795	284,2632
191	1,3	C_SLV_SY-q=1.5	-887,969	14,002	43,277	13,3965	9,7397	370,5435
191	0	C_SLV_SY-q=1.5	-957,626	-133,528	-41,859	-13,0117	-45,1157	195,6338
191	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-937,707	-133,528	-41,859	-13,0117	-17,999	229,9966
191	1,3	C_SLV_SY-q=1.5	-917,787	-133,528	-41,859	-13,0117	-7,0811	221,4085
192	0	C_SLU_STATICA	-1356,65	-123,676	1,232	0,3342	2,0625	416,4212
192	0,5	C_SLU_STATICA	-1336,73	-123,676	1,232	0,3342	1,4466	478,259
192	1	C_SLU_STATICA	-1316,81	-123,676	1,232	0,3342	0,8307	540,0967
192	0	C_SLV_SX-q=1.5	-871,513	151,15	26,805	7,361	6,3565	508,3297
192	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-856,19	151,15	26,805	7,361	18,8508	643,5833
192	1	C_SLV_SX-q=1.5	-840,867	151,15	26,805	7,361	31,5113	778,8789
192	0	C_SLV_SX-q=1.5	-934,243	-270,677	-25,387	-6,9762	-3,6978	83,6223
192	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-918,92	-270,677	-25,387	-6,9762	-16,9013	8,1319
192	1	C_SLV_SX-q=1.5	-903,597	-270,677	-25,387	-6,9762	-30,2708	-67,4005

192	0	C_SLV_SY-q=1.5	-888,421	13,892	42,022	11,5767	9,7397	370,4585
192	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-873,099	13,892	42,022	11,5767	29,4377	437,0706
192	1	C_SLV_SY-q=1.5	-857,776	13,892	42,022	11,5767	49,6389	503,7305
192	0	C_SLV_SY-q=1.5	-917,334	-133,419	-40,604	-11,1919	-7,0811	221,4935
192	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-902,011	-133,419	-40,604	-11,1919	-27,4881	214,6446
192	1	C_SLV_SY-q=1.5	-886,688	-133,419	-40,604	-11,1919	-48,3985	207,7479
193	0	C_SLU_STATICA	-1316,81	-123,676	1,232	0,3342	0,8307	540,0967
193	0,5	C_SLU_STATICA	-1296,89	-123,676	1,232	0,3342	0,2148	601,9345
193	1	C_SLU_STATICA	-1276,97	-123,676	1,232	0,3342	-0,4011	663,7722
193	0	C_SLV_SX-q=1.5	-841,875	150,769	26,499	7,2554	31,5113	778,5835
193	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-826,553	150,769	26,499	7,2554	43,9164	913,7061
193	1	C_SLV_SX-q=1.5	-811,23	150,769	26,499	7,2554	56,3829	1048,837
193	0	C_SLV_SX-q=1.5	-902,589	-270,296	-25,081	-6,8707	-30,2708	-67,1051
193	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-887,266	-270,296	-25,081	-6,8707	-43,385	-142,464
193	1	C_SLV_SX-q=1.5	-871,943	-270,296	-25,081	-6,8707	-56,5606	-217,832
193	0	C_SLV_SY-q=1.5	-858,174	13,759	41,669	11,7223	49,6389	503,635
193	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-842,851	13,759	41,669	11,7223	69,3208	570,2491
193	1	C_SLV_SY-q=1.5	-827,528	13,759	41,669	11,7223	89,2041	636,8726
193	0	C_SLV_SY-q=1.5	-886,29	-133,285	-40,25	-11,3375	-48,3985	207,8435
193	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-870,967	-133,285	-40,25	-11,3375	-68,7895	200,9926
193	1	C_SLV_SY-q=1.5	-855,644	-133,285	-40,25	-11,3375	-89,3818	194,1323
218	0	C_SLU_STATICA	-1446,42	-164,468	4,616	1,2534	-1,3214	159,9319
218	0,65	C_SLU_STATICA	-1420,53	-164,468	4,616	1,2534	-4,3219	266,8359
218	1,3	C_SLU_STATICA	-1394,63	-164,468	4,616	1,2534	-7,3225	373,74
218	0	C_SLV_SX-q=1.5	-931,419	98,023	30,04	8,7952	29,1506	212,7068
218	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-911,499	98,023	30,04	8,7952	9,668	278,2297
218	1,3	C_SLV_SX-q=1.5	-891,579	98,023	30,04	8,7952	0,5157	453,4522
218	0	C_SLV_SX-q=1.5	-1000,07	-270,195	-24,33	-7,2448	-31,3177	101,2257
218	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-980,151	-270,195	-24,33	-7,2448	-15,5466	147,6141
218	1,3	C_SLV_SX-q=1.5	-960,231	-270,195	-24,33	-7,2448	-10,1057	84,3029
218	0	C_SLV_SY-q=1.5	-944,479	24,224	47,197	14,4907	47,9384	189,8966
218	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-924,559	24,224	47,197	14,4907	17,3643	253,3309
218	1,3	C_SLV_SY-q=1.5	-904,639	24,224	47,197	14,4907	4,3016	380,5284
218	0	C_SLV_SY-q=1.5	-987,011	-196,395	-41,488	-12,9404	-50,1055	124,0359
218	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-967,091	-196,395	-41,488	-12,9404	-23,2428	172,5128
218	1,3	C_SLV_SY-q=1.5	-947,172	-196,395	-41,488	-12,9404	-13,8915	157,2267
219	0	C_SLU_STATICA	-1394,63	-164,468	4,616	1,2534	-7,3225	373,74
219	0,5	C_SLU_STATICA	-1374,71	-164,468	4,616	1,2534	-9,6306	455,9739
219	1	C_SLU_STATICA	-1354,79	-164,468	4,616	1,2534	-11,9387	538,2078
219	0	C_SLV_SX-q=1.5	-892,67	97,78	29,512	8,1023	0,5157	453,2432
219	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-877,347	97,78	29,512	8,1023	12,1761	588,1505
219	1	C_SLV_SX-q=1.5	-862,024	97,78	29,512	8,1023	24,0365	723,0918
219	0	C_SLV_SX-q=1.5	-959,141	-269,951	-23,802	-6,5519	-10,1057	84,5119
219	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-943,818	-269,951	-23,802	-6,5519	-24,6211	35,6902
219	1	C_SLV_SX-q=1.5	-928,495	-269,951	-23,802	-6,5519	-39,3364	-13,1655

219	0	C_SLV_SY-q=1.5	-905,171	24,103	45,95	12,6486	4,3016	380,3928
219	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-889,848	24,103	45,95	12,6486	23,7814	478,4479
219	1	C_SLV_SY-q=1.5	-874,525	24,103	45,95	12,6486	43,7918	576,5436
219	0	C_SLV_SY-q=1.5	-946,64	-196,274	-40,241	-11,0982	-13,8915	157,3623
219	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-931,317	-196,274	-40,241	-11,0982	-36,2264	145,3928
219	1	C_SLV_SY-q=1.5	-915,994	-196,274	-40,241	-11,0982	-59,0917	133,3827
220	0	C_SLU_STATICA	-1354,79	-164,468	4,616	1,2534	-11,9387	538,2078
220	0,5	C_SLU_STATICA	-1334,87	-164,468	4,616	1,2534	-14,2468	620,4417
220	1	C_SLU_STATICA	-1314,95	-164,468	4,616	1,2534	-16,5549	702,6756
220	0	C_SLV_SX-q=1.5	-863,005	97,485	29,227	8,0265	24,0365	722,8529
220	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-847,682	97,485	29,227	8,0265	35,6448	857,6616
220	1	C_SLV_SX-q=1.5	-832,359	97,485	29,227	8,0265	47,3213	992,4768
220	0	C_SLV_SX-q=1.5	-927,514	-269,656	-23,517	-6,4762	-39,3364	-12,9266
220	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-912,192	-269,656	-23,517	-6,4762	-53,7997	-61,6497
220	1	C_SLV_SX-q=1.5	-896,869	-269,656	-23,517	-6,4762	-68,3311	-110,379
220	0	C_SLV_SY-q=1.5	-875,008	23,957	45,639	12,8361	43,7918	576,3991
220	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-859,685	23,957	45,639	12,8361	63,2972	674,4391
220	1	C_SLV_SY-q=1.5	-844,362	23,957	45,639	12,8361	83,0105	772,487
220	0	C_SLV_SY-q=1.5	-915,512	-196,128	-39,929	-11,2857	-59,0917	133,5272
220	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-900,189	-196,128	-39,929	-11,2857	-81,4521	121,5729
220	1	C_SLV_SY-q=1.5	-884,866	-196,128	-39,929	-11,2857	-104,02	109,6105
231	0	C_SLU_STATICA	-1011,38	85,686	-29,135	-1,4744	-34,0764	344,9833
231	0,65	C_SLU_STATICA	-985,481	85,686	-29,135	-1,4744	-15,1388	289,2872
231	1,3	C_SLU_STATICA	-959,585	85,686	-29,135	-1,4744	3,7988	233,5912
231	0	C_SLV_SX-q=1.5	-640,656	342,736	-13,71	5,436	-14,4915	307,1199
231	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-620,737	342,736	-13,71	5,436	-5,544	358,3568
231	1,3	C_SLV_SX-q=1.5	-600,817	342,736	-13,71	5,436	4,9557	488,3671
231	0	C_SLV_SX-q=1.5	-736,498	-201,377	-24,157	-7,3095	-26,6709	220,5287
231	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-716,578	-201,377	-24,157	-7,3095	-11,0049	77,4088
231	1,3	C_SLV_SX-q=1.5	-696,658	-201,377	-24,157	-7,3095	3,1091	-144,485
231	0	C_SLV_SY-q=1.5	-641,535	278,324	-10,921	8,9978	-11,2369	302,4487
231	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-621,615	278,324	-10,921	8,9978	-4,1232	328,7701
231	1,3	C_SLV_SY-q=1.5	-601,695	278,324	-10,921	8,9978	5,2035	415,9181
231	0	C_SLV_SY-q=1.5	-735,62	-136,965	-26,946	-10,8713	-29,9255	225,1999
231	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-715,7	-136,965	-26,946	-10,8713	-12,4256	106,9955
231	1,3	C_SLV_SY-q=1.5	-695,78	-136,965	-26,946	-10,8713	2,8613	-72,0355
232	0	C_SLU_STATICA	-959,585	85,686	-29,135	-1,4744	3,7988	233,5912
232	0,5	C_SLU_STATICA	-939,666	85,686	-29,135	-1,4744	18,3662	190,7481
232	1	C_SLU_STATICA	-919,746	85,686	-29,135	-1,4744	32,9335	147,905
232	0	C_SLV_SX-q=1.5	-601,736	342,581	-13,727	5,4472	4,9557	488,4575
232	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-586,413	342,581	-13,727	5,4472	16,88	588,8615
232	1	C_SLV_SX-q=1.5	-571,09	342,581	-13,727	5,4472	28,9277	689,3608
232	0	C_SLV_SX-q=1.5	-695,739	-201,222	-24,141	-7,3207	3,1091	-144,575
232	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-680,417	-201,222	-24,141	-7,3207	10,1183	-315,658
232	1	C_SLV_SX-q=1.5	-665,094	-201,222	-24,141	-7,3207	17,0041	-486,837

232	0	C_SLV_SY-q=1.5	-602,218	278,216	-10,943	9,0143	5,2035	415,9671
232	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-586,895	278,216	-10,943	9,0143	18,5976	483,9418
232	1	C_SLV_SY-q=1.5	-571,572	278,216	-10,943	9,0143	32,0501	552,1244
232	0	C_SLV_SY-q=1.5	-695,257	-136,858	-26,924	-10,8879	2,8613	-72,0845
232	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-679,934	-136,858	-26,924	-10,8879	8,4007	-210,738
232	1	C_SLV_SY-q=1.5	-664,611	-136,858	-26,924	-10,8879	13,8818	-349,6
250	0	C_SLU_STATICA	-991,819	-4,583	-9,802	3,0097	-19,1527	551,8792
250	0,3825	C_SLU_STATICA	-976,58	-4,583	-9,802	3,0097	-15,4033	553,6324
250	0,765	C_SLU_STATICA	-961,341	-4,583	-9,802	3,0097	-11,6539	555,3855
250	0	C_SLV_SX-q=1.5	-607,158	183,921	61,949	37,9762	88,3103	1103,314
250	0,3825	C_SLV_SX-q=1.5	-595,436	183,921	61,949	37,9762	64,7206	1033,103
250	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-583,714	183,921	61,949	37,9762	41,2433	962,9242
250	0	C_SLV_SX-q=1.5	-711,46	-189,894	-75,627	-34,3566	-113,639	-404,969
250	0,3825	C_SLV_SX-q=1.5	-699,738	-189,894	-75,627	-34,3566	-84,8173	-332,474
250	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-688,016	-189,894	-75,627	-34,3566	-56,1082	-260,01
250	0	C_SLV_SY-q=1.5	-620,187	63,539	101,554	32,3524	144,8654	618,5056
250	0,3825	C_SLV_SY-q=1.5	-608,465	63,539	101,554	32,3524	106,0788	594,3355
250	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-596,743	63,539	101,554	32,3524	67,3551	570,1957
250	0	C_SLV_SY-q=1.5	-698,431	-69,511	-115,232	-28,7328	-170,194	79,839
250	0,3825	C_SLV_SY-q=1.5	-686,709	-69,511	-115,232	-28,7328	-126,175	106,2936
250	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-674,987	-69,511	-115,232	-28,7328	-82,22	132,7181
264	0,15	C_SLU_STATICA	-712,211	-53,774	13,373	-4,3794	16,5438	-268,101
264	0,7075	C_SLU_STATICA	-690	-53,774	13,373	-4,3794	9,0883	-238,122
264	1,265	C_SLU_STATICA	-667,79	-53,774	13,373	-4,3794	1,6329	-208,143
264	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-511,49	135,062	33,936	3,8304	21,602	-182,275
264	0,7075	C_SLV_SX-q=1.5	-494,405	135,062	33,936	3,8304	17,0849	-52,3709
264	1,265	C_SLV_SX-q=1.5	-477,32	135,062	33,936	3,8304	23,1974	78,8012
264	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-577,785	-235,73	-11,558	-11,1587	9,4636	-263,966
264	0,7075	C_SLV_SX-q=1.5	-560,7	-235,73	-11,558	-11,1587	1,505	-337,747
264	1,265	C_SLV_SX-q=1.5	-543,615	-235,73	-11,558	-11,1587	-17,0832	-412,797
264	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-516,573	257,925	23,225	0,3016	20,2191	-156,168
264	0,7075	C_SLV_SY-q=1.5	-499,488	257,925	23,225	0,3016	14,3943	43,1844
264	1,265	C_SLV_SY-q=1.5	-482,403	257,925	23,225	0,3016	13,9918	243,0081
264	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-572,702	-358,593	-0,847	-7,6299	10,8465	-290,072
264	0,7075	C_SLV_SY-q=1.5	-555,617	-358,593	-0,847	-7,6299	4,1956	-433,303
264	1,265	C_SLV_SY-q=1.5	-538,532	-358,593	-0,847	-7,6299	-7,8775	-577,004
265	0	C_SLU_STATICA	-667,79	-53,774	13,373	-4,3794	1,6329	-208,143
265	0,4825	C_SLU_STATICA	-648,567	-53,774	13,373	-4,3794	-4,8196	-182,197
265	0,965	C_SLU_STATICA	-629,344	-53,774	13,373	-4,3794	-11,2721	-156,251
265	0	C_SLV_SX-q=1.5	-478,029	134,997	33,695	3,6502	23,1974	78,6492
265	0,4825	C_SLV_SX-q=1.5	-463,242	134,997	33,695	3,6502	28,5673	192,2724
265	0,965	C_SLV_SX-q=1.5	-448,456	134,997	33,695	3,6502	33,9828	305,9316
265	0	C_SLV_SX-q=1.5	-542,906	-235,665	-11,317	-10,9785	-17,0832	-412,645
265	0,4825	C_SLV_SX-q=1.5	-528,12	-235,665	-11,317	-10,9785	-33,2504	-477,696
265	0,965	C_SLV_SX-q=1.5	-513,333	-235,665	-11,317	-10,9785	-49,4633	-542,783

265	0	C_SLV_SY-q=1.5	-483,323	257,799	23,101	0,2094	13,9918	242,7546
265	0,4825	C_SLV_SY-q=1.5	-468,537	257,799	23,101	0,2094	14,0913	415,6843
265	0,965	C_SLV_SY-q=1.5	-453,75	257,799	23,101	0,2094	14,316	588,627
265	0	C_SLV_SY-q=1.5	-537,612	-358,468	-0,723	-7,5377	-7,8775	-576,75
265	0,4825	C_SLV_SY-q=1.5	-522,825	-358,468	-0,723	-7,5377	-18,7744	-701,108
265	0,965	C_SLV_SY-q=1.5	-508,038	-358,468	-0,723	-7,5377	-29,7965	-825,478
266	0,15	C_SLU_STATICA	-691,475	-61,999	7,072	-2,3159	6,125	-248,204
266	0,7075	C_SLU_STATICA	-669,265	-61,999	7,072	-2,3159	2,1822	-213,64
266	1,265	C_SLU_STATICA	-647,054	-61,999	7,072	-2,3159	-1,7607	-179,076
266	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-495,688	132,223	28,243	7,0334	9,2866	-170,392
266	0,7075	C_SLV_SX-q=1.5	-478,603	132,223	28,243	7,0334	8,7931	-37,0299
266	1,265	C_SLV_SX-q=1.5	-461,518	132,223	28,243	7,0334	19,2792	98,3354
266	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-562,936	-243,45	-21,333	-9,2961	-5,2014	-241,901
266	0,7075	C_SLV_SX-q=1.5	-545,851	-243,45	-21,333	-9,2961	-8,56	-313,254
266	1,265	C_SLV_SX-q=1.5	-528,766	-243,45	-21,333	-9,2961	-22,8982	-386,611
266	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-503,201	357,556	21,016	4,6482	11,921	-132,302
266	0,7075	C_SLV_SY-q=1.5	-486,116	357,556	21,016	4,6482	5,6128	128,0798
266	1,265	C_SLV_SY-q=1.5	-469,031	357,556	21,016	4,6482	9,1101	389,2837
266	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-555,422	-468,783	-14,106	-6,911	-7,8357	-279,991
266	0,7075	C_SLV_SY-q=1.5	-538,337	-468,783	-14,106	-6,911	-5,3797	-478,364
266	1,265	C_SLV_SY-q=1.5	-521,252	-468,783	-14,106	-6,911	-12,729	-677,559
267	0	C_SLU_STATICA	-647,054	-61,999	7,072	-2,3159	-1,7607	-179,076
267	0,4825	C_SLU_STATICA	-627,832	-61,999	7,072	-2,3159	-5,1731	-149,161
267	0,965	C_SLU_STATICA	-608,609	-61,999	7,072	-2,3159	-8,5856	-119,247
267	0	C_SLV_SX-q=1.5	-462,121	132,181	27,997	6,8496	19,2792	98,2587
267	0,4825	C_SLV_SX-q=1.5	-447,334	132,181	27,997	6,8496	29,3128	215,5825
267	0,965	C_SLV_SX-q=1.5	-432,548	132,181	27,997	6,8496	39,4384	332,9577
267	0	C_SLV_SX-q=1.5	-528,163	-243,408	-21,087	-9,1124	-22,8982	-386,534
267	0,4825	C_SLV_SX-q=1.5	-513,376	-243,408	-21,087	-9,1124	-36,2657	-450,191
267	0,965	C_SLV_SX-q=1.5	-498,59	-243,408	-21,087	-9,1124	-49,7252	-513,899
267	0	C_SLV_SY-q=1.5	-469,693	357,474	20,89	4,5545	9,1101	389,1953
267	0,4825	C_SLV_SY-q=1.5	-454,906	357,474	20,89	4,5545	15,4599	615,2956
267	0,965	C_SLV_SY-q=1.5	-440,12	357,474	20,89	4,5545	22,0785	841,4164
267	0	C_SLV_SY-q=1.5	-520,591	-468,701	-13,98	-6,8172	-12,729	-677,471
267	0,4825	C_SLV_SY-q=1.5	-505,804	-468,701	-13,98	-6,8172	-22,4128	-849,904
267	0,965	C_SLV_SY-q=1.5	-491,018	-468,701	-13,98	-6,8172	-32,3653	-1022,36
270	0	C_SLU_STATICA	-993,332	-159,062	-171,682	-62,4202	-24,0475	192,5498
270	0,2	C_SLU_STATICA	-985,364	-159,062	-171,682	-62,4202	10,289	224,3621
270	0,4	C_SLU_STATICA	-977,396	-159,062	-171,682	-62,4202	44,6254	256,1744
270	0	C_SLV_SX-q=1.5	-616,874	1121,421	25,342	12,6909	24,3816	1167,83
270	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	-610,745	1121,421	25,342	12,6909	74,1768	1430,319
270	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-604,616	1121,421	25,342	12,6909	123,9935	1692,811
270	0	C_SLV_SX-q=1.5	-715,728	-1312,51	-249,171	-94,093	-65,0156	-926,036
270	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	-709,598	-1312,51	-249,171	-94,093	-70,045	-1150,31
270	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-703,469	-1312,51	-249,171	-94,093	-75,0959	-1374,58

270	0	C_SLV_SY-q=1.5	-613,896	836,883	101,872	42,4688	49,5346	924,6864
270	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	-607,766	836,883	101,872	42,4688	114,6586	1130,239
270	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-601,637	836,883	101,872	42,4688	179,7915	1335,805
270	0	C_SLV_SY-q=1.5	-718,706	-1027,97	-325,701	-123,871	-90,1685	-682,892
270	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	-712,577	-1027,97	-325,701	-123,871	-110,527	-850,226
270	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-706,448	-1027,97	-325,701	-123,871	-130,894	-1017,57
309	0,15	C_SLU_STATICA	-1104,29	-134,565	39,541	-14,1272	51,9832	-331,977
309	0,6325	C_SLU_STATICA	-1085,07	-134,565	39,541	-14,1272	32,9045	-267,049
309	1,115	C_SLU_STATICA	-1065,84	-134,565	39,541	-14,1272	13,8258	-202,122
309	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-696,336	539,49	102,115	16,3707	59,9723	-132,017
309	0,6325	C_SLV_SX-q=1.5	-681,549	539,49	102,115	16,3707	44,4598	236,1794
309	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-666,762	539,49	102,115	16,3707	66,3322	605,7509
309	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-786,967	-766,515	-45,759	-36,5054	21,7942	-385,136
309	0,6325	C_SLV_SX-q=1.5	-772,18	-766,515	-45,759	-36,5054	10,1149	-643,793
309	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-757,394	-766,515	-45,759	-36,5054	-38,9494	-903,825
309	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-673,275	388,457	195,679	49,8222	83,8011	-160,572
309	0,6325	C_SLV_SY-q=1.5	-658,488	388,457	195,679	49,8222	65,5193	131,5826
309	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-643,702	388,457	195,679	49,8222	132,6255	427,7581
309	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-810,027	-615,482	-139,323	-69,9569	-2,0347	-356,582
309	0,6325	C_SLV_SY-q=1.5	-795,241	-615,482	-139,323	-69,9569	-10,9447	-539,197
309	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-780,454	-615,482	-139,323	-69,9569	-105,243	-725,832
310	0	C_SLU_STATICA	-1065,84	-134,565	39,541	-14,1272	13,8258	-202,122
310	0,4825	C_SLU_STATICA	-1046,62	-134,565	39,541	-14,1272	-5,253	-137,194
310	0,965	C_SLU_STATICA	-1027,4	-134,565	39,541	-14,1272	-24,3317	-72,2669
310	0	C_SLV_SX-q=1.5	-667,663	539,317	102,002	16,2862	66,3322	605,7192
310	0,4825	C_SLV_SX-q=1.5	-652,877	539,317	102,002	16,2862	88,3146	975,3706
310	0,965	C_SLV_SX-q=1.5	-638,09	539,317	102,002	16,2862	110,321	1345,072
310	0	C_SLV_SX-q=1.5	-756,493	-766,343	-45,646	-36,4209	-38,9494	-903,793
310	0,4825	C_SLV_SX-q=1.5	-741,706	-766,343	-45,646	-36,4209	-88,1236	-1163,91
310	0,965	C_SLV_SX-q=1.5	-726,919	-766,343	-45,646	-36,4209	-137,322	-1424,07
310	0	C_SLV_SY-q=1.5	-644,155	388,341	195,449	49,6494	132,6255	427,7705
310	0,4825	C_SLV_SY-q=1.5	-629,368	388,341	195,449	49,6494	199,7144	724,3633
310	0,965	C_SLV_SY-q=1.5	-614,582	388,341	195,449	49,6494	266,8167	1021,103
310	0	C_SLV_SY-q=1.5	-780,001	-615,366	-139,093	-69,7841	-105,243	-725,845
310	0,4825	C_SLV_SY-q=1.5	-765,214	-615,366	-139,093	-69,7841	-199,523	-912,898
310	0,965	C_SLV_SY-q=1.5	-750,428	-615,366	-139,093	-69,7841	-293,818	-1100,1
392	0	C_SLU_STATICA	-608,609	7,7	-4,399	7,267	-8,5856	-119,247
392	0,535	C_SLU_STATICA	-587,295	7,7	-4,399	7,267	-6,232	-123,366
392	1,07	C_SLU_STATICA	-565,981	7,7	-4,399	7,267	-3,8784	-127,486
392	0	C_SLV_SX-q=1.5	-433,106	79,743	15,166	34,9283	39,4384	332,8501
392	0,535	C_SLV_SX-q=1.5	-416,71	79,743	15,166	34,9283	31,9899	290,2564
392	1,07	C_SLV_SX-q=1.5	-400,315	79,743	15,166	34,9283	25,0507	247,6788
392	0	C_SLV_SX-q=1.5	-498,032	-68,86	-20,886	-24,1878	-49,7252	-513,792
392	0,535	C_SLV_SX-q=1.5	-481,636	-68,86	-20,886	-24,1878	-39,2167	-477,021
392	1,07	C_SLV_SX-q=1.5	-465,241	-68,86	-20,886	-24,1878	-29,2175	-440,266

392	0	C_SLV_SY-q=1.5	-440,732	167,882	10,786	67,0101	22,0785	841,2426
392	0,535	C_SLV_SY-q=1.5	-424,337	167,882	10,786	67,0101	16,8391	751,4758
392	1,07	C_SLV_SY-q=1.5	-407,941	167,882	10,786	67,0101	12,2263	661,7206
392	0	C_SLV_SY-q=1.5	-490,405	-156,998	-16,505	-56,2696	-32,3653	-1022,18
392	0,535	C_SLV_SY-q=1.5	-474,01	-156,998	-16,505	-56,2696	-24,0659	-938,24
392	1,07	C_SLV_SY-q=1.5	-457,614	-156,998	-16,505	-56,2696	-16,393	-854,308
428	0	C_SLU_STATICA	-1012,13	6,83	8,727	-11,2306	-22,625	-543,245
428	0,5375	C_SLU_STATICA	-990,713	6,83	8,727	-11,2306	-27,3156	-546,916
428	1,075	C_SLU_STATICA	-969,299	6,83	8,727	-11,2306	-32,0062	-550,587
428	0	C_SLV_SX-q=1.5	-634,012	187,993	48,92	61,1815	15,2476	512,6145
428	0,5375	C_SLV_SX-q=1.5	-617,54	187,993	48,92	61,1815	-1,242	412,1011
428	1,075	C_SLV_SX-q=1.5	-601,068	187,993	48,92	61,1815	3,3053	311,7062
428	0	C_SLV_SX-q=1.5	-715,172	-178,998	-33,288	-76,5631	-48,1697	-1200,23
428	0,5375	C_SLV_SX-q=1.5	-698,7	-178,998	-33,288	-76,5631	-40,0826	-1104,55
428	1,075	C_SLV_SX-q=1.5	-682,227	-178,998	-33,288	-76,5631	-53,0324	-1008,99
428	0	C_SLV_SY-q=1.5	-619,501	73,213	100,671	34,4512	52,0951	-8,0049
428	0,5375	C_SLV_SY-q=1.5	-603,028	73,213	100,671	34,4512	4,3674	-45,9299
428	1,075	C_SLV_SY-q=1.5	-586,556	73,213	100,671	34,4512	15,1774	-83,5648
428	0	C_SLV_SY-q=1.5	-729,683	-64,219	-85,038	-49,8328	-85,0172	-679,613
428	0,5375	C_SLV_SY-q=1.5	-713,211	-64,219	-85,038	-49,8328	-45,692	-646,523
428	1,075	C_SLV_SY-q=1.5	-696,739	-64,219	-85,038	-49,8328	-64,9044	-613,722
429	0,225	C_SLU_STATICA	-901,145	6,078	13,379	-18,2789	49,4164	-537,76
429	0,75	C_SLU_STATICA	-880,229	6,078	13,379	-18,2789	42,3922	-540,951
429	1,275	C_SLU_STATICA	-859,313	6,078	13,379	-18,2789	35,368	-544,142
429	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-549,466	179,706	24,491	67,3839	59,3161	241,7704
429	0,75	C_SLV_SX-q=1.5	-533,377	179,706	24,491	67,3839	53,613	148,0367
429	1,275	C_SLV_SX-q=1.5	-517,288	179,706	24,491	67,3839	50,6376	54,4671
429	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-628,796	-171,669	-4,861	-91,083	16,6951	-918,564
429	0,75	C_SLV_SX-q=1.5	-612,707	-171,669	-4,861	-91,083	12,0923	-829,05
429	1,275	C_SLV_SX-q=1.5	-596,618	-171,669	-4,861	-91,083	4,7618	-739,7
429	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-528,377	70,38	29,534	34,5375	66,3455	-98,5614
429	0,75	C_SLV_SY-q=1.5	-512,288	70,38	29,534	34,5375	59,5295	-133,742
429	1,275	C_SLV_SY-q=1.5	-496,199	70,38	29,534	34,5375	56,5802	-168,504
429	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-649,885	-62,342	-9,904	-58,2367	9,6657	-578,232
429	0,75	C_SLV_SY-q=1.5	-633,796	-62,342	-9,904	-58,2367	6,1758	-547,272
429	1,275	C_SLV_SY-q=1.5	-617,707	-62,342	-9,904	-58,2367	-1,1808	-516,729
430	0,225	C_SLU_STATICA	-803,614	3,243	-14,302	3,8077	-14,571	-533,261
430	0,9	C_SLU_STATICA	-776,722	3,243	-14,302	3,8077	-4,9169	-535,45
430	1,575	C_SLU_STATICA	-749,831	3,243	-14,302	3,8077	4,7373	-537,639
430	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-480,532	165,079	68,014	123,092	10,8899	-15,3922
430	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-459,846	165,079	68,014	123,092	58,4622	-125,867
430	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-439,16	165,079	68,014	123,092	116,429	-235,642
430	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-547,524	-160,858	-89,446	-115,58	-32,9178	-652,323
430	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-526,839	-160,858	-89,446	-115,58	-66,0236	-544,697
430	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-506,153	-160,858	-89,446	-115,58	-109,524	-437,772

430	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-463,225	64,298	168,688	117,0473	22,0367	-193,032
430	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-442,539	64,298	168,688	117,0473	145,5323	-233,655
430	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-421,853	64,298	168,688	117,0473	273,0306	-272,898
430	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-564,831	-60,076	-190,12	-109,535	-44,0646	-474,683
430	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-544,145	-60,076	-190,12	-109,535	-153,094	-436,909
430	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-523,459	-60,076	-190,12	-109,535	-266,125	-400,516
433	0	C_SLU_STATICA	-1019,34	-0,903	-6,109	2,9857	-2,35	-572,115
433	0,5375	C_SLU_STATICA	-997,926	-0,903	-6,109	2,9857	0,9338	-571,63
433	1,075	C_SLU_STATICA	-976,512	-0,903	-6,109	2,9857	4,2176	-571,145
433	0	C_SLV_SX-q=1.5	-637,171	218,73	38,26	34,1415	33,6576	664,6102
433	0,5375	C_SLV_SX-q=1.5	-620,699	218,73	38,26	34,1415	18,0274	547,4024
433	1,075	C_SLV_SX-q=1.5	-604,226	218,73	38,26	34,1415	21,3459	430,3041
433	0	C_SLV_SX-q=1.5	-718,702	-219,865	-45,312	-30,344	-35,7733	-1384,65
433	0,5375	C_SLV_SX-q=1.5	-702,23	-219,865	-45,312	-30,344	-16,3526	-1266,83
433	1,075	C_SLV_SX-q=1.5	-685,757	-219,865	-45,312	-30,344	-15,8807	-1149,13
433	0	C_SLV_SY-q=1.5	-661,148	75,303	91,393	26,9116	79,8366	-9,8491
433	0,5375	C_SLV_SY-q=1.5	-644,675	75,303	91,393	26,9116	34,62	-49,6889
433	1,075	C_SLV_SY-q=1.5	-628,203	75,303	91,393	26,9116	32,6698	-89,3316
433	0	C_SLV_SY-q=1.5	-694,725	-76,437	-98,445	-23,1141	-81,9523	-710,192
433	0,5375	C_SLV_SY-q=1.5	-678,253	-76,437	-98,445	-23,1141	-32,9452	-669,743
433	1,075	C_SLV_SY-q=1.5	-661,781	-76,437	-98,445	-23,1141	-27,2046	-629,49
434	0,225	C_SLU_STATICA	-858,665	-0,725	0,517	-0,3051	7,4261	-544,571
434	1,65	C_SLU_STATICA	-801,894	-0,725	0,517	-0,3051	6,69	-543,538
434	3,075	C_SLU_STATICA	-745,123	-0,725	0,517	-0,3051	5,9538	-542,506
434	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-520,184	200,624	36,474	43,4927	19,525	355,0256
434	1,65	C_SLV_SX-q=1.5	-476,513	200,624	36,474	43,4927	51,0335	69,3689
434	3,075	C_SLV_SX-q=1.5	-432,843	200,624	36,474	43,4927	98,2509	-215,167
434	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-588,491	-201,537	-33,945	-44,5957	-8,5564	-1033,04
434	1,65	C_SLV_SX-q=1.5	-544,82	-201,537	-33,945	-44,5957	-43,6684	-746,082
434	3,075	C_SLV_SX-q=1.5	-501,15	-201,537	-33,945	-44,5957	-94,4893	-460,245
434	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-539,824	68,717	87,248	31,6101	29,1707	-101,515
434	1,65	C_SLV_SY-q=1.5	-496,154	68,717	87,248	31,6101	113,8995	-199,223
434	3,075	C_SLV_SY-q=1.5	-452,484	68,717	87,248	31,6101	233,6676	-295,832
434	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-568,85	-69,63	-84,719	-32,7131	-18,2021	-576,499
434	1,65	C_SLV_SY-q=1.5	-525,18	-69,63	-84,719	-32,7131	-106,534	-477,49
434	3,075	C_SLV_SY-q=1.5	-481,509	-69,63	-84,719	-32,7131	-229,906	-379,58
437	0	C_SLU_STATICA	-1026,98	-1,926	-9,272	2,0454	1,3098	-575,006
437	0,5375	C_SLU_STATICA	-1005,57	-1,926	-9,272	2,0454	6,2936	-573,971
437	1,075	C_SLU_STATICA	-984,155	-1,926	-9,272	2,0454	11,2775	-572,936
437	0	C_SLV_SX-q=1.5	-649,327	176,67	40,8	26,4015	35,1036	474,9836
437	0,5375	C_SLV_SX-q=1.5	-632,855	176,67	40,8	26,4015	22,0807	380,451
437	1,075	C_SLV_SX-q=1.5	-616,383	176,67	40,8	26,4015	31,8228	286,0434
437	0	C_SLV_SX-q=1.5	-716,607	-179,116	-51,41	-23,9539	-32,9055	-1199,3
437	0,5375	C_SLV_SX-q=1.5	-700,134	-179,116	-51,41	-23,9539	-14,1799	-1103,45
437	1,075	C_SLV_SX-q=1.5	-683,662	-179,116	-51,41	-23,9539	-18,2193	-1007,73

437	0	C_SLV_SY-q=1.5	-665,526	66,033	95,996	21,0421	82,3797	-46,7936
437	0,5375	C_SLV_SY-q=1.5	-649,054	66,033	95,996	21,0421	38,0537	-81,6916
437	1,075	C_SLV_SY-q=1.5	-632,582	66,033	95,996	21,0421	46,1163	-116,418
437	0	C_SLV_SY-q=1.5	-700,407	-68,479	-106,606	-18,5946	-80,1816	-677,525
437	0,5375	C_SLV_SY-q=1.5	-683,935	-68,479	-106,606	-18,5946	-30,1529	-641,312
437	1,075	C_SLV_SY-q=1.5	-667,463	-68,479	-106,606	-18,5946	-32,5128	-605,271
438	0,225	C_SLU_STATICA	-864,983	0,727	6,737	-3,201	12,7653	-544,889
438	1,65	C_SLU_STATICA	-808,212	0,727	6,737	-3,201	3,1656	-545,924
438	3,075	C_SLU_STATICA	-751,441	0,727	6,737	-3,201	-6,4341	-546,96
438	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-529,681	163,876	40,106	36,6119	27,0351	229,4881
438	1,65	C_SLV_SX-q=1.5	-486,011	163,876	40,106	36,6119	49,7532	-3,7934
438	3,075	C_SLV_SX-q=1.5	-442,341	163,876	40,106	36,6119	91,4396	-235,984
438	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-586,949	-163,045	-30,833	-40,8801	-10,1352	-908,044
438	1,65	C_SLV_SX-q=1.5	-543,279	-163,045	-30,833	-40,8801	-46,0666	-675,947
438	3,075	C_SLV_SX-q=1.5	-499,609	-163,045	-30,833	-40,8801	-100,966	-444,941
438	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-541,7	62,55	92,127	31,4908	38,3189	-124,388
438	1,65	C_SLV_SY-q=1.5	-498,03	62,55	92,127	31,4908	113,9726	-213,175
438	3,075	C_SLV_SY-q=1.5	-454,36	62,55	92,127	31,4908	230,2711	-300,381
438	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-574,93	-61,719	-82,854	-35,759	-21,419	-554,168
438	1,65	C_SLV_SY-q=1.5	-531,26	-61,719	-82,854	-35,759	-110,286	-466,565
438	3,075	C_SLV_SY-q=1.5	-487,59	-61,719	-82,854	-35,759	-239,798	-380,543
440	0	C_SLU_STATICA	-493,89	5,469	-2,991	-5,0506	-1,1018	-174,846
440	0,525	C_SLU_STATICA	-472,974	5,469	-2,991	-5,0506	0,4686	-177,717
440	1,05	C_SLU_STATICA	-452,059	5,469	-2,991	-5,0506	2,039	-180,589
440	0	C_SLV_SX-q=1.5	-347,762	67,79	5,895	22,7784	8,6263	64,5818
440	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-331,673	67,79	5,895	22,7784	7,4189	29,5202
440	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-315,584	67,79	5,895	22,7784	8,3926	-5,2691
440	0	C_SLV_SX-q=1.5	-405,635	-60,02	-9,88	-30,0241	-10,5561	-327,852
440	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-389,546	-60,02	-9,88	-30,0241	-7,2564	-296,869
440	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-373,457	-60,02	-9,88	-30,0241	-6,1376	-266,159
440	0	C_SLV_SY-q=1.5	-355,039	110,894	3,009	30,2243	8,0226	191,4808
440	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-338,95	110,894	3,009	30,2243	7,8989	134,5012
440	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-322,861	110,894	3,009	30,2243	8,7457	78,1681
440	0	C_SLV_SY-q=1.5	-398,359	-103,123	-6,994	-37,47	-9,9524	-454,751
440	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-382,27	-103,123	-6,994	-37,47	-7,7363	-401,85
440	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-366,181	-103,123	-6,994	-37,47	-6,4907	-349,597
441	0,225	C_SLU_STATICA	-318,075	3,871	-35,28	13,7241	8,713	-175,991
441	0,9	C_SLU_STATICA	-291,183	3,871	-35,28	13,7241	32,5271	-178,604
441	1,575	C_SLU_STATICA	-264,291	3,871	-35,28	13,7241	56,3412	-181,217
441	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-215,217	57,912	30,449	38,5792	15,4087	-28,6062
441	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-194,531	57,912	30,449	38,5792	62,7799	-64,5873
441	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-173,846	57,912	30,449	38,5792	115,3178	-94,5955
441	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-267,84	-52,595	-78,4	-20,2561	-3,1286	-235,606
441	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-247,154	-52,595	-78,4	-20,2561	-18,133	-203,214
441	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-226,468	-52,595	-78,4	-20,2561	-38,304	-176,795

441	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-223,728	87,781	17,427	51,9016	14,7376	38,4101
441	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-203,042	87,781	17,427	51,9016	48,5886	-18,5241
441	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-182,356	87,781	17,427	51,9016	92,1826	-71,1877
441	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-259,329	-82,464	-65,378	-33,5784	-2,4575	-302,622
441	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-238,643	-82,464	-65,378	-33,5784	-3,9417	-249,277
441	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-217,957	-82,464	-65,378	-33,5784	-15,1689	-200,202
443	0	C_SLU_STATICA	-473,155	7,7	-4,399	7,267	6,3717	-145,427
443	0,525	C_SLU_STATICA	-452,239	7,7	-4,399	7,267	8,6812	-149,47
443	1,05	C_SLU_STATICA	-431,323	7,7	-4,399	7,267	10,9908	-153,512
443	0	C_SLV_SX-q=1.5	-330,803	77,179	7,023	35,6554	16,1372	63,5446
443	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-314,714	77,179	7,023	35,6554	18,1036	23,4043
443	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-298,625	77,179	7,023	35,6554	22,1774	-16,4441
443	0	C_SLV_SX-q=1.5	-391,943	-66,296	-12,743	-24,9149	-6,9771	-281,491
443	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-375,854	-66,296	-12,743	-24,9149	-5,9407	-247,065
443	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-359,765	-66,296	-12,743	-24,9149	-7,0117	-212,93
443	0	C_SLV_SY-q=1.5	-338,477	162,927	7,105	66,4793	19,6961	273,074
443	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-322,388	162,927	7,105	66,4793	24,2589	187,7955
443	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-306,299	162,927	7,105	66,4793	29,7358	102,7141
443	0	C_SLV_SY-q=1.5	-384,269	-152,043	-12,825	-55,7388	-10,536	-491,021
443	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-368,18	-152,043	-12,825	-55,7388	-12,0961	-411,456
443	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-352,091	-152,043	-12,825	-55,7388	-14,5701	-332,089
444	0,225	C_SLU_STATICA	-294,827	5,862	27,068	-10,4792	-0,072	-161,774
444	0,9	C_SLU_STATICA	-267,936	5,862	27,068	-10,4792	-18,3429	-165,731
444	1,575	C_SLU_STATICA	-241,044	5,862	27,068	-10,4792	-36,6138	-169,688
444	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-196,568	45,296	69,537	20,4203	13,8532	-47,6072
444	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-175,882	45,296	69,537	20,4203	23,1658	-71,8905
444	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-155,196	45,296	69,537	20,4203	42,9304	-89,4865
444	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-252,077	-37,082	-31,988	-34,0572	-15,2747	-194,399
444	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-231,391	-37,082	-31,988	-34,0572	-49,9329	-175,66
444	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-210,705	-37,082	-31,988	-34,0572	-95,0432	-163,609
444	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-204,227	86,642	56,661	39,8105	18,6179	43,026
444	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-183,541	86,642	56,661	39,8105	4,9643	-13,0244
444	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-162,855	86,642	56,661	39,8105	13,4289	-66,0179
444	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-244,418	-78,428	-19,112	-53,4474	-20,0394	-285,032
444	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-223,732	-78,428	-19,112	-53,4474	-31,7314	-234,526
444	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-203,046	-78,428	-19,112	-53,4474	-65,5417	-187,077
451	0	C_SLU_STATICA	-1141,14	22,945	-11,057	11,4353	-7,3963	-619,733
451	0,5375	C_SLU_STATICA	-1119,73	22,945	-11,057	11,4353	-1,4531	-632,066
451	1,075	C_SLU_STATICA	-1098,31	22,945	-11,057	11,4353	4,4901	-644,398
451	0	C_SLV_SX-q=1.5	-702,871	164,615	44,37	28,082	33,9211	396,8404
451	0,5375	C_SLV_SX-q=1.5	-686,399	164,615	44,37	28,082	30,4185	318,8935
451	1,075	C_SLV_SX-q=1.5	-669,927	164,615	44,37	28,082	52,39	243,7148
451	0	C_SLV_SX-q=1.5	-785,866	-137,271	-66,479	-13,3873	-31,7607	-1166,69
451	0,5375	C_SLV_SX-q=1.5	-769,394	-137,271	-66,479	-13,3873	-16,3748	-1103,45
451	1,075	C_SLV_SX-q=1.5	-752,922	-137,271	-66,479	-13,3873	-26,4628	-1042,96

451	0	C_SLV_SY-q=1.5	-704,425	125,207	101,118	27,2541	82,5606	76,405
451	0,5375	C_SLV_SY-q=1.5	-687,953	125,207	101,118	27,2541	46,0043	26,9321
451	1,075	C_SLV_SY-q=1.5	-671,48	125,207	101,118	27,2541	71,5616	-17,2779
451	0	C_SLV_SY-q=1.5	-784,312	-97,863	-123,226	-12,5594	-80,4002	-846,259
451	0,5375	C_SLV_SY-q=1.5	-767,84	-97,863	-123,226	-12,5594	-31,9605	-811,484
451	1,075	C_SLV_SY-q=1.5	-751,368	-97,863	-123,226	-12,5594	-45,6344	-781,972
453	0,225	C_SLU_STATICA	-825,847	1,255	61,619	-29,1453	47,7193	-552,236
453	0,9	C_SLU_STATICA	-798,955	1,255	61,619	-29,1453	6,1264	-553,082
453	1,575	C_SLU_STATICA	-772,063	1,255	61,619	-29,1453	-35,4665	-553,929
453	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-496,895	163,097	82,82	36,8942	81,3014	-21,9695
453	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-476,209	163,097	82,82	36,8942	75,3242	-131,738
453	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-455,523	163,097	82,82	36,8942	74,1847	-240,852
453	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-555,43	-161,689	-6,693	-73,5457	-23,0791	-667,627
453	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-534,744	-161,689	-6,693	-73,5457	-68,4871	-558,809
453	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-514,058	-161,689	-6,693	-73,5457	-118,733	-450,647
453	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-499,512	98,51	143,329	56,305	142,0174	-149,634
453	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-478,826	98,51	143,329	56,305	179,8191	-215,544
453	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-458,14	98,51	143,329	56,305	221,5409	-280,301
453	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-552,813	-97,102	-67,202	-92,9565	-83,795	-539,963
453	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-532,127	-97,102	-67,202	-92,9565	-172,982	-475,004
453	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-511,441	-97,102	-67,202	-92,9565	-266,089	-411,198
456	0,225	C_SLU_STATICA	-493,051	125,383	-116,599	51,8369	45,3006	-113,956
456	0,9	C_SLU_STATICA	-466,159	125,383	-116,599	51,8369	124,0048	-198,589
456	1,575	C_SLU_STATICA	-439,267	125,383	-116,599	51,8369	202,7089	-283,223
456	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-296,131	213,733	-39,706	266,567	68,5977	-5,3153
456	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-275,445	213,733	-39,706	266,567	125,9709	-27,3773
456	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-254,759	213,733	-39,706	266,567	190,8979	-7,8165
456	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-370,44	-55,8	-107,895	-199,884	-19,6017	-190,991
456	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-349,754	-55,8	-107,895	-199,884	22,6557	-275,534
456	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-329,068	-55,8	-107,895	-199,884	57,3593	-401,699
456	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-283,773	177,148	-1,687	444,8501	122,5376	-27,7792
456	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-263,087	177,148	-1,687	444,8501	190,1242	-49,7376
456	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-242,401	177,148	-1,687	444,8501	272,3112	-47,9509
456	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-382,798	-19,215	-145,914	-378,167	-73,5415	-168,527
456	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-362,113	-19,215	-145,914	-378,167	-41,4976	-253,173
456	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-341,427	-19,215	-145,914	-378,167	-24,054	-361,565
458	0	C_SLU_STATICA	-644,769	-111,883	-75,366	12,3636	-20,1555	54,6491
458	0,525	C_SLU_STATICA	-623,853	-111,883	-75,366	12,3636	19,4118	113,3878
458	1,05	C_SLU_STATICA	-602,937	-111,883	-75,366	12,3636	58,979	172,1265
458	0	C_SLV_SX-q=1.5	-403,984	490,497	44,116	97,8094	46,5076	1239,253
458	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-387,894	490,497	44,116	97,8094	37,0272	983,4795
458	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-371,805	490,497	44,116	97,8094	90,5844	729,5173
458	0	C_SLV_SX-q=1.5	-476,137	-636,001	-141,802	-82,3931	-67,5046	-1132,16
458	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-460,048	-636,001	-141,802	-82,3931	-6,7389	-799,999
458	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-443,959	-636,001	-141,802	-82,3931	-9,0108	-469,647

458	0	C_SLV_SY-q=1.5	-404,196	369,59	97,131	183,4857	76,7232	950,827
458	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-388,107	369,59	97,131	183,4857	46,0553	760,9985
458	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-372,018	369,59	97,131	183,4857	118,619	575,6701
458	0	C_SLV_SY-q=1.5	-475,925	-515,094	-194,817	-168,07	-97,7203	-843,736
458	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-459,836	-515,094	-194,817	-168,07	-15,767	-577,518
458	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-443,747	-515,094	-194,817	-168,07	-37,0453	-315,8
464	0	C_SLU_STATICA	-961,341	-4,583	-9,802	3,0097	-11,6539	555,3855
464	0,525	C_SLU_STATICA	-940,426	-4,583	-9,802	3,0097	-6,5076	557,7918
464	1,05	C_SLU_STATICA	-919,51	-4,583	-9,802	3,0097	-1,3613	560,1982
464	0	C_SLV_SX-q=1.5	-585,555	182,125	60,056	37,1834	41,2433	961,8717
464	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-569,466	182,125	60,056	37,1834	11,0561	866,5342
464	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-553,377	182,125	60,056	37,1834	23,194	771,3243
464	0	C_SLV_SX-q=1.5	-686,175	-188,097	-73,734	-33,5638	-56,1082	-258,958
464	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-670,086	-188,097	-73,734	-33,5638	-18,7401	-160,485
464	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-653,997	-188,097	-73,734	-33,5638	-23,6971	-62,1392
464	0	C_SLV_SY-q=1.5	-597,549	62,853	98,667	30,4179	67,3551	569,7374
464	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-581,46	62,853	98,667	30,4179	16,295	537,0068
464	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-565,371	62,853	98,667	30,4179	36,6595	504,3936
464	0	C_SLV_SY-q=1.5	-674,181	-68,826	-112,345	-26,7983	-82,22	133,1763
464	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-658,092	-68,826	-112,345	-26,7983	-23,979	169,0426
464	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-642,003	-68,826	-112,345	-26,7983	-37,1626	204,7915
465	0,225	C_SLU_STATICA	-800,515	-1,916	-12,238	-0,1823	-2,1896	534,8515
465	0,9	C_SLU_STATICA	-773,623	-1,916	-12,238	-0,1823	6,0708	536,1446
465	1,575	C_SLU_STATICA	-746,732	-1,916	-12,238	-0,1823	14,3312	537,4377
465	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-468,805	167,447	67,686	43,75	30,7174	671,2094
465	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-448,119	167,447	67,686	43,75	88,217	559,6212
465	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-427,433	167,447	67,686	43,75	146,3404	449,1461
465	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-555,228	-170,01	-86,384	-45,5232	-33,0027	-1,6797
465	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-534,542	-170,01	-86,384	-45,5232	-77,881	111,6386
465	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-513,857	-170,01	-86,384	-45,5232	-123,383	223,8438
465	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-474,694	57,977	108,824	40,3635	49,0526	457,4986
465	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-454,008	57,977	108,824	40,3635	134,6351	422,3126
465	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-433,322	57,977	108,824	40,3635	220,5961	389,0553
465	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-549,339	-60,54	-127,522	-42,1367	-51,3379	212,0311
465	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-528,653	-60,54	-127,522	-42,1367	-124,299	248,9472
465	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-507,967	-60,54	-127,522	-42,1367	-197,639	283,9346
467	0	C_SLU_STATICA	-961,439	0,666	-4,545	-1,7506	-2,032	573,4248
467	0,525	C_SLU_STATICA	-940,524	0,666	-4,545	-1,7506	0,3542	573,0752
467	1,05	C_SLU_STATICA	-919,608	0,666	-4,545	-1,7506	2,7405	572,7255
467	0	C_SLV_SX-q=1.5	-594,572	171,256	69,075	20,059	47,2734	927,4758
467	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-578,483	171,256	69,075	20,059	11,5832	837,7939
467	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-562,394	171,256	69,075	20,059	29,3002	748,2205
467	0	C_SLV_SX-q=1.5	-671,53	-170,541	-74,693	-22,2539	-49,5925	-205,49
467	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-655,441	-170,541	-74,693	-22,2539	-10,9528	-116,183
467	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-639,352	-170,541	-74,693	-22,2539	-25,7204	-26,9844

467	0	C_SLV_SY-q=1.5	-615,575	55,685	111,219	28,4511	74,9592	542,625
467	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-599,486	55,685	111,219	28,4511	17,3982	513,6404
467	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-583,397	55,685	111,219	28,4511	46,0322	484,7829
467	0	C_SLV_SY-q=1.5	-650,527	-54,97	-116,837	-30,6459	-77,2784	179,3613
467	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-634,438	-54,97	-116,837	-30,6459	-16,7679	207,9708
467	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-618,349	-54,97	-116,837	-30,6459	-42,4524	236,4532
468	0,225	C_SLU_STATICA	-801,578	0,037	-5,414	-2,192	2,7291	544,3164
468	0,9	C_SLU_STATICA	-774,686	0,037	-5,414	-2,192	6,3839	544,2914
468	1,575	C_SLU_STATICA	-747,794	0,037	-5,414	-2,192	10,0386	544,2663
468	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-478,652	155,581	66,168	27,5814	32,6332	651,7114
468	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-457,966	155,581	66,168	27,5814	80,7743	547,0943
468	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-437,28	155,581	66,168	27,5814	129,2886	443,1419
468	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-541,547	-155,597	-72,054	-29,7854	-29,1743	25,9112
468	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-520,861	-155,597	-72,054	-29,7854	-73,3425	130,5395
468	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-500,176	-155,597	-72,054	-29,7854	-117,884	234,5031
468	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-495,209	50,158	104,057	36,5395	51,2317	438,9584
468	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-474,523	50,158	104,057	36,5395	124,8279	405,8251
468	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-453,837	50,158	104,057	36,5395	198,8831	373,6745
468	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-524,99	-50,175	-109,943	-38,7435	-47,7729	238,6641
468	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-504,304	-50,175	-109,943	-38,7435	-117,396	271,8087
468	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-483,618	-50,175	-109,943	-38,7435	-187,478	303,9705
470	0	C_SLU_STATICA	-960,762	1,06	-6,66	-1,8452	-2,8128	573,7716
470	0,525	C_SLU_STATICA	-939,846	1,06	-6,66	-1,8452	0,6838	573,2151
470	1,05	C_SLU_STATICA	-918,93	1,06	-6,66	-1,8452	4,1805	572,6587
470	0	C_SLV_SX-q=1.5	-594,282	180,235	71,695	23,523	50,7737	959,51
470	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-578,193	180,235	71,695	23,523	14,9358	865,1018
470	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-562,104	180,235	71,695	23,523	31,5026	770,795
470	0	C_SLV_SX-q=1.5	-671,827	-178,832	-79,706	-25,7354	-54,1295	-236,095
470	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-655,738	-178,832	-79,706	-25,7354	-14,0855	-142,423
470	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-639,649	-178,832	-79,706	-25,7354	-26,446	-48,8531
470	0	C_SLV_SY-q=1.5	-616,569	64,351	117,467	30,655	79,0667	569,8724
470	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-600,48	64,351	117,467	30,655	19,2941	536,2504
470	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-584,391	64,351	117,467	30,655	50,8706	502,7119
470	0	C_SLV_SY-q=1.5	-649,54	-62,948	-125,479	-32,8674	-82,4226	153,543
470	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-633,451	-62,948	-125,479	-32,8674	-18,4438	186,4283
470	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-617,362	-62,948	-125,479	-32,8674	-45,814	219,23
471	0,225	C_SLU_STATICA	-800,271	0,092	2,865	3,223	5,7487	543,8748
471	0,9	C_SLU_STATICA	-773,379	0,092	2,865	3,223	3,8149	543,8126
471	1,575	C_SLU_STATICA	-746,488	0,092	2,865	3,223	1,8811	543,7504
471	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-479,469	165,938	76,434	31,9142	37,5002	669,7469
471	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-458,783	165,938	76,434	31,9142	85,0051	557,8855
471	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-438,097	165,938	76,434	31,9142	133,5833	446,3469
471	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-539,844	-165,788	-72,478	-27,711	-30,2181	8,0286
471	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-519,158	-165,788	-72,478	-27,711	-80,3933	119,7882
471	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-498,472	-165,788	-72,478	-27,711	-131,642	231,225

471	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-496,323	58,002	114,936	38,1794	59,0744	453,0967
471	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-475,637	58,002	114,936	38,1794	132,641	414,1028
471	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-454,951	58,002	114,936	38,1794	207,2016	375,4934
471	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-522,99	-57,851	-110,98	-33,9762	-51,7923	224,6789
471	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-502,304	-57,851	-110,98	-33,9762	-128,029	263,5709
471	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-481,619	-57,851	-110,98	-33,9762	-205,26	302,0785
473	0	C_SLU_STATICA	-975,85	-3,155	-5,608	-7,7779	20,1904	578,4954
473	0,525	C_SLU_STATICA	-954,934	-3,155	-5,608	-7,7779	23,1344	580,1517
473	1,05	C_SLU_STATICA	-934,018	-3,155	-5,608	-7,7779	26,0784	581,8081
473	0	C_SLV_SX-q=1.5	-603,76	155,254	72,784	72,6424	66,3856	883,6451
473	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-587,671	155,254	72,784	72,6424	33,4564	802,3351
473	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-571,582	155,254	72,784	72,6424	51,3256	721,1178
473	0	C_SLV_SX-q=1.5	-678,756	-159,058	-80,58	-82,2746	-39,0178	-153,18
473	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-662,667	-159,058	-80,58	-82,2746	-1,9957	-69,8732
473	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-646,578	-159,058	-80,58	-82,2746	-15,7721	13,3409
473	0	C_SLV_SY-q=1.5	-614,881	93,317	121,06	68,1118	96,1156	676,7683
473	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-598,792	93,317	121,06	68,1118	37,9401	627,9747
473	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-582,703	93,317	121,06	68,1118	70,9948	579,2747
473	0	C_SLV_SY-q=1.5	-667,635	-97,121	-128,855	-77,7441	-68,7478	53,6967
473	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-651,546	-97,121	-128,855	-77,7441	-6,4794	104,4872
473	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-635,457	-97,121	-128,855	-77,7441	-35,4413	155,184
474	0,225	C_SLU_STATICA	-827,245	-0,824	16,018	7,1097	-5,3831	555,5808
474	0,9	C_SLU_STATICA	-800,353	-0,824	16,018	7,1097	-16,1955	556,1367
474	1,575	C_SLU_STATICA	-773,462	-0,824	16,018	7,1097	-27,0078	556,6926
474	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-495,982	138,398	89,423	100,1045	29,4083	631,8228
474	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-475,296	138,398	89,423	100,1045	73,4722	538,6325
474	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-454,61	138,398	89,423	100,1045	120,3511	445,874
474	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-557,488	-139,251	-70,696	-91,5008	-39,9023	61,5084
474	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-536,802	-139,251	-70,696	-91,5008	-96,6068	155,2744
474	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-516,116	-139,251	-70,696	-91,5008	-156,126	248,6087
474	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-504,378	82,144	131,896	93,6906	51,9669	517,3048
474	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-483,692	82,144	131,896	93,6906	124,6963	462,0826
474	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-463,006	82,144	131,896	93,6906	200,1736	407,2747
474	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-549,092	-82,997	-113,169	-85,0869	-62,461	176,0264
474	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-528,406	-82,997	-113,169	-85,0869	-147,831	231,8243
474	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-507,72	-82,997	-113,169	-85,0869	-235,949	287,2079
507	0	C_SLU_STATICA	-1039,9	20,866	-38,345	33,1217	-78,2512	-634,65
507	0,0975	C_SLU_STATICA	-1036,01	20,866	-38,345	33,1217	-74,5126	-636,684
507	0,195	C_SLU_STATICA	-1032,13	20,866	-38,345	33,1217	-70,774	-638,719
507	0	C_SLV_SX-q=1.5	-625,063	159,861	73,981	69,3948	-8,5633	224,1986
507	0,0975	C_SLV_SX-q=1.5	-622,075	159,861	73,981	69,3948	2,1805	211,8305
507	0,195	C_SLV_SX-q=1.5	-619,087	159,861	73,981	69,3948	13,5855	199,6082
507	0	C_SLV_SX-q=1.5	-708,175	-135,058	-129,55	-27,8925	-90,3923	-1006,85
507	0,0975	C_SLV_SX-q=1.5	-705,187	-135,058	-129,55	-27,8925	-95,7181	-996,897
507	0,195	C_SLV_SX-q=1.5	-702,199	-135,058	-129,55	-27,8925	-101,705	-987,092

507	0	C_SLV_SY-q=1.5	-620,31	125,879	154,822	83,1634	6,8565	-23,3242
507	0,0975	C_SLV_SY-q=1.5	-617,322	125,879	154,822	83,1634	22,8083	-29,7748
507	0,195	C_SLV_SY-q=1.5	-614,334	125,879	154,822	83,1634	40,5002	-35,9479
507	0	C_SLV_SY-q=1.5	-712,927	-101,077	-210,392	-41,6611	-105,812	-759,323
507	0,0975	C_SLV_SY-q=1.5	-709,939	-101,077	-210,392	-41,6611	-116,346	-755,291
507	0,195	C_SLV_SY-q=1.5	-706,951	-101,077	-210,392	-41,6611	-128,62	-751,536
514	0,35	C_SLU_STATICA	-911,203	1,468	35,188	-8,8167	47,7479	-563,951
514	0,715	C_SLU_STATICA	-896,661	1,468	35,188	-8,8167	34,9042	-564,486
514	1,08	C_SLU_STATICA	-882,12	1,468	35,188	-8,8167	22,0605	-565,022
514	0,35	C_SLV_SX-q=1.5	-558,002	177,621	63,492	50,2477	61,2318	175,4103
514	0,715	C_SLV_SX-q=1.5	-546,816	177,621	63,492	50,2477	56,5668	110,7394
514	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	-535,63	177,621	63,492	50,2477	56,8101	46,1202
514	0,35	C_SLV_SX-q=1.5	-625,989	-175,962	-25,143	-58,4899	-23,5535	-884,161
514	0,715	C_SLV_SX-q=1.5	-614,803	-175,962	-25,143	-58,4899	-32,886	-820,096
514	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	-603,618	-175,962	-25,143	-58,4899	-47,1268	-756,082
514	0,35	C_SLV_SY-q=1.5	-559,628	107,752	126,542	71,1877	77,6073	-34,4856
514	0,715	C_SLV_SY-q=1.5	-548,443	107,752	126,542	71,1877	85,0207	-73,5967
514	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	-537,257	107,752	126,542	71,1877	106,3416	-112,638
514	0,35	C_SLV_SY-q=1.5	-624,362	-106,093	-88,193	-79,4299	-39,929	-674,265
514	0,715	C_SLV_SY-q=1.5	-613,177	-106,093	-88,193	-79,4299	-61,3398	-635,76
514	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	-601,991	-106,093	-88,193	-79,4299	-96,6583	-597,324
516	0	C_SLU_STATICA	-909,366	69,542	-17,013	12,6901	1,6079	-109,549
516	0,5725	C_SLU_STATICA	-886,558	69,542	-17,013	12,6901	11,3477	-149,362
516	1,145	C_SLU_STATICA	-863,75	69,542	-17,013	12,6901	21,0875	-189,175
516	0	C_SLV_SX-q=1.5	-551,267	440,954	50,622	29,5081	34,9532	687,1363
516	0,5725	C_SLV_SX-q=1.5	-533,722	440,954	50,622	29,5081	41,4853	444,6439
516	1,145	C_SLV_SX-q=1.5	-516,178	440,954	50,622	29,5081	72,0629	215,4432
516	0	C_SLV_SX-q=1.5	-637,584	-342,447	-69,301	-13,2623	-35,4383	-815,139
516	0,5725	C_SLV_SX-q=1.5	-620,039	-342,447	-69,301	-13,2623	-31,2764	-629,041
516	1,145	C_SLV_SX-q=1.5	-602,494	-342,447	-69,301	-13,2623	-51,16	-456,236
516	0	C_SLV_SY-q=1.5	-527,207	355,83	125,817	28,6554	73,7297	499,8975
516	0,5725	C_SLV_SY-q=1.5	-509,662	355,83	125,817	28,6554	78,5571	303,5693
516	1,145	C_SLV_SY-q=1.5	-492,117	355,83	125,817	28,6554	142,0718	118,1718
516	0	C_SLV_SY-q=1.5	-661,644	-257,323	-144,496	-12,4095	-74,2149	-627,9
516	0,5725	C_SLV_SY-q=1.5	-644,099	-257,323	-144,496	-12,4095	-68,3483	-487,967
516	1,145	C_SLV_SY-q=1.5	-626,555	-257,323	-144,496	-12,4095	-121,169	-358,964
517	0,35	C_SLU_STATICA	-579,938	125,17	-90,168	33,2335	-13,4008	18,0114
517	0,715	C_SLU_STATICA	-565,397	125,17	-90,168	33,2335	19,5105	-27,6756
517	1,08	C_SLU_STATICA	-550,855	125,17	-90,168	33,2335	52,4217	-73,3626
517	0,35	C_SLV_SX-q=1.5	-361,643	228,671	-13,402	238,0411	51,2903	182,4884
517	0,715	C_SLV_SX-q=1.5	-350,457	228,671	-13,402	238,0411	67,6645	107,83
517	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	-339,272	228,671	-13,402	238,0411	88,2739	41,1497
517	0,35	C_SLV_SX-q=1.5	-438,253	-70,988	-96,422	-197,744	-59,371	-216,51
517	0,715	C_SLV_SX-q=1.5	-427,067	-70,988	-96,422	-197,744	-35,6595	-199,406
517	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	-415,881	-70,988	-96,422	-197,744	-16,1832	-190,28

517	0,35	C_SLV_SY-q=1.5	-344,469	187,761	34,46	408,7098	111,7514	118,6191
517	0,715	C_SLV_SY-q=1.5	-333,283	187,761	34,46	408,7098	126,6951	58,237
517	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	-322,097	187,761	34,46	408,7098	151,017	5,5559
517	0,35	C_SLV_SY-q=1.5	-455,427	-30,078	-144,284	-368,413	-119,832	-152,641
517	0,715	C_SLV_SY-q=1.5	-444,241	-30,078	-144,284	-368,413	-94,69	-149,813
517	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	-433,056	-30,078	-144,284	-368,413	-78,9262	-154,687
533	0	C_SLU_STATICA	-586,716	5,469	-2,991	-5,0506	-8,0714	-162,103
533	0,38833	C_SLU_STATICA	-571,245	5,469	-2,991	-5,0506	-6,9098	-164,227
533	0,77667	C_SLU_STATICA	-555,774	5,469	-2,991	-5,0506	-5,7482	-166,35
533	0	C_SLV_SX-q=1.5	-417,066	71,424	11,552	21,0341	22,0062	228,906
533	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	-405,165	71,424	11,552	21,0341	18,4534	201,3109
533	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	-393,265	71,424	11,552	21,0341	15,3329	173,7408
533	0	C_SLV_SX-q=1.5	-479,141	-63,654	-15,537	-28,2799	-33,2221	-474,071
533	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	-467,24	-63,654	-15,537	-28,2799	-28,1217	-449,493
533	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	-455,339	-63,654	-15,537	-28,2799	-23,4535	-424,941
533	0	C_SLV_SY-q=1.5	-423,007	117,86	4,612	30,163	10,5255	461,5129
533	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	-411,107	117,86	4,612	30,163	9,6545	416,0665
533	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	-399,206	117,86	4,612	30,163	9,0314	370,6776
533	0	C_SLV_SY-q=1.5	-473,199	-110,09	-8,597	-37,4088	-21,7415	-706,678
533	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	-461,298	-110,09	-8,597	-37,4088	-19,3227	-664,249
533	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	-449,398	-110,09	-8,597	-37,4088	-17,152	-621,878
534	0	C_SLU_STATICA	-555,774	5,469	-2,991	-5,0506	-5,7482	-166,35
534	0,38833	C_SLU_STATICA	-540,303	5,469	-2,991	-5,0506	-4,5866	-168,474
534	0,77667	C_SLU_STATICA	-524,832	5,469	-2,991	-5,0506	-3,425	-170,598
534	0	C_SLV_SX-q=1.5	-393,88	70,763	9,262	20,8646	15,3329	173,4619
534	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	-381,979	70,763	9,262	20,8646	12,7755	146,1682
534	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	-370,079	70,763	9,262	20,8646	10,8569	118,9138
534	0	C_SLV_SX-q=1.5	-454,723	-62,993	-13,248	-28,1104	-23,4535	-424,662
534	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	-442,823	-62,993	-13,248	-28,1104	-19,3484	-400,386
534	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	-430,922	-62,993	-13,248	-28,1104	-15,8821	-376,149
534	0	C_SLV_SY-q=1.5	-400,18	116,592	3,111	29,9776	9,0314	370,1599
534	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	-388,28	116,592	3,111	29,9776	8,5316	325,3113
534	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	-376,379	116,592	3,111	29,9776	8,2789	280,5541
534	0	C_SLV_SY-q=1.5	-448,423	-108,821	-7,096	-37,2234	-17,152	-621,36
534	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	-436,522	-108,821	-7,096	-37,2234	-15,1045	-579,529
534	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	-424,622	-108,821	-7,096	-37,2234	-13,3041	-537,789
535	0	C_SLU_STATICA	-524,832	5,469	-2,991	-5,0506	-3,425	-170,598
535	0,38833	C_SLU_STATICA	-509,361	5,469	-2,991	-5,0506	-2,2634	-172,722
535	0,77667	C_SLU_STATICA	-493,89	5,469	-2,991	-5,0506	-1,1018	-174,846
535	0	C_SLV_SX-q=1.5	-370,714	69,721	7,114	21,2383	10,8569	118,6001
535	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	-358,813	69,721	7,114	21,2383	9,3041	91,7812
535	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	-346,912	69,721	7,114	21,2383	8,6263	65,029
535	0	C_SLV_SX-q=1.5	-430,286	-61,95	-11,099	-28,4841	-15,8821	-375,835
535	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	-418,386	-61,95	-11,099	-28,4841	-12,7816	-352,034
535	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	-406,485	-61,95	-11,099	-28,4841	-10,5561	-328,299

535	0	C_SLV_SY-q=1.5	-377,417	114,593	2,444	29,9513	8,2789	279,9701
535	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	-365,516	114,593	2,444	29,9513	7,9942	236,064
535	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	-353,615	114,593	2,444	29,9513	8,0226	192,3148
535	0	C_SLV_SY-q=1.5	-423,584	-106,823	-6,429	-37,197	-13,3041	-537,205
535	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	-411,683	-106,823	-6,429	-37,197	-11,4717	-496,316
535	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	-399,782	-106,823	-6,429	-37,197	-9,9524	-455,585
539	0,4	C_SLU_STATICA	-689,788	-111,883	-75,366	12,3636	-105,319	-71,779
539	0,5825	C_SLU_STATICA	-682,517	-111,883	-75,366	12,3636	-91,565	-51,3603
539	0,765	C_SLU_STATICA	-675,246	-111,883	-75,366	12,3636	-77,8106	-30,9416
539	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-438,706	493,704	46,816	97,3157	96,1869	1795,965
539	0,5825	C_SLV_SX-q=1.5	-433,113	493,704	46,816	97,3157	87,8154	1706,062
539	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-427,52	493,704	46,816	97,3157	79,491	1616,184
539	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-510,674	-639,208	-144,503	-81,8994	-227,57	-1853,29
539	0,5825	C_SLV_SX-q=1.5	-505,081	-639,208	-144,503	-81,8994	-201,37	-1736,84
539	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-499,488	-639,208	-144,503	-81,8994	-175,218	-1620,4
539	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-438,825	371,787	101,367	183,4446	186,9362	1367,13
539	0,5825	C_SLV_SY-q=1.5	-433,232	371,787	101,367	183,4446	168,6577	1299,743
539	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-427,639	371,787	101,367	183,4446	150,4399	1232,418
539	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-510,555	-517,291	-199,053	-168,028	-318,319	-1424,46
539	0,5825	C_SLV_SY-q=1.5	-504,963	-517,291	-199,053	-168,028	-282,213	-1330,52
539	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-499,37	-517,291	-199,053	-168,028	-246,167	-1236,64
540	0	C_SLU_STATICA	-675,246	-111,883	-75,366	12,3636	-77,8106	-30,9416
540	0,3825	C_SLU_STATICA	-660,008	-111,883	-75,366	12,3636	-48,9831	11,8538
540	0,765	C_SLU_STATICA	-644,769	-111,883	-75,366	12,3636	-20,1555	54,6491
540	0	C_SLV_SX-q=1.5	-427,583	492,913	46,212	97,4077	79,491	1615,743
540	0,3825	C_SLV_SX-q=1.5	-415,861	492,913	46,212	97,4077	62,5398	1427,781
540	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-404,139	492,913	46,212	97,4077	46,5076	1240,036
540	0	C_SLV_SX-q=1.5	-499,426	-638,417	-143,899	-81,9915	-175,218	-1619,96
540	0,3825	C_SLV_SX-q=1.5	-487,704	-638,417	-143,899	-81,9915	-120,902	-1376,35
540	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-475,982	-638,417	-143,899	-81,9915	-67,5046	-1132,95
540	0	C_SLV_SY-q=1.5	-427,695	371,245	100,417	183,4302	150,4399	1232,109
540	0,3825	C_SLV_SY-q=1.5	-415,973	371,245	100,417	183,4302	112,9692	1091,476
540	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-404,251	371,245	100,417	183,4302	76,7232	951,369
540	0	C_SLV_SY-q=1.5	-499,314	-516,749	-198,103	-168,014	-246,167	-1236,33
540	0,3825	C_SLV_SY-q=1.5	-487,592	-516,749	-198,103	-168,014	-171,331	-1040,04
540	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-475,87	-516,749	-198,103	-168,014	-97,7203	-844,278
541	0,4	C_SLU_STATICA	-1006,46	0,666	-4,545	-1,7506	-7,1682	574,1775
541	0,5825	C_SLU_STATICA	-999,187	0,666	-4,545	-1,7506	-6,3387	574,0559
541	0,765	C_SLU_STATICA	-991,917	0,666	-4,545	-1,7506	-5,5092	573,9344
541	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-626,829	173,496	71,706	21,9423	127,7126	1124,154
541	0,5825	C_SLV_SX-q=1.5	-621,236	173,496	71,706	21,9423	114,6356	1092,539
541	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-615,644	173,496	71,706	21,9423	101,5611	1060,927
541	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-708,532	-172,781	-77,324	-24,1372	-136,38	-401,36
541	0,5825	C_SLV_SX-q=1.5	-702,939	-172,781	-77,324	-24,1372	-122,278	-369,875
541	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-697,346	-172,781	-77,324	-24,1372	-108,178	-338,395

541	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-649,338	56,484	115,231	31,4747	204,2735	606,3731
541	0,5825	C_SLV_SY-q=1.5	-643,745	56,484	115,231	31,4747	183,2588	596,1109
541	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-638,153	56,484	115,231	31,4747	162,248	585,8534
541	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-686,023	-55,77	-120,849	-33,6695	-212,941	116,4206
541	0,5825	C_SLV_SY-q=1.5	-680,43	-55,77	-120,849	-33,6695	-190,901	126,5524
541	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-674,837	-55,77	-120,849	-33,6695	-168,865	136,6796
542	0	C_SLU_STATICA	-991,917	0,666	-4,545	-1,7506	-5,5092	573,9344
542	0,3825	C_SLU_STATICA	-976,678	0,666	-4,545	-1,7506	-3,7706	573,6796
542	0,765	C_SLU_STATICA	-961,439	0,666	-4,545	-1,7506	-2,032	573,4248
542	0	C_SLV_SX-q=1.5	-616,604	172,941	71,102	21,5033	101,5611	1060,384
542	0,3825	C_SLV_SX-q=1.5	-604,882	172,941	71,102	21,5033	74,3978	994,3509
542	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-593,16	172,941	71,102	21,5033	47,2734	928,3461
542	0	C_SLV_SX-q=1.5	-696,386	-172,226	-76,72	-23,6981	-108,178	-337,851
542	0,3825	C_SLV_SX-q=1.5	-684,664	-172,226	-76,72	-23,6981	-78,8658	-272,091
542	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-672,942	-172,226	-76,72	-23,6981	-49,5925	-206,36
542	0	C_SLV_SY-q=1.5	-638,509	56,285	114,315	30,7812	162,248	585,6892
542	0,3825	C_SLV_SY-q=1.5	-626,787	56,285	114,315	30,7812	118,5736	564,278
542	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-615,065	56,285	114,315	30,7812	74,9592	542,8971
542	0	C_SLV_SY-q=1.5	-674,481	-55,571	-119,933	-32,9761	-168,865	136,8437
542	0,3825	C_SLV_SY-q=1.5	-662,759	-55,571	-119,933	-32,9761	-123,042	157,9816
542	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-651,037	-55,571	-119,933	-32,9761	-77,2784	179,0892
543	0,4	C_SLU_STATICA	-1005,78	1,06	-6,66	-1,8452	-10,3389	574,9693
543	0,5825	C_SLU_STATICA	-998,51	1,06	-6,66	-1,8452	-9,1234	574,7759
543	0,765	C_SLU_STATICA	-991,239	1,06	-6,66	-1,8452	-7,9079	574,5824
543	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-626,578	182,494	74,428	24,7444	133,9728	1166,459
543	0,5825	C_SLV_SX-q=1.5	-620,985	182,494	74,428	24,7444	120,4195	1133,198
543	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-615,392	182,494	74,428	24,7444	106,8738	1099,942
543	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-708,791	-181,09	-82,44	-26,9567	-146,382	-441,458
543	0,5825	C_SLV_SX-q=1.5	-703,198	-181,09	-82,44	-26,9567	-131,367	-408,453
543	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-697,605	-181,09	-82,44	-26,9567	-116,359	-375,453
543	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-650,371	65,146	121,671	33,4253	215,4174	643,6009
543	0,5825	C_SLV_SY-q=1.5	-644,778	65,146	121,671	33,4253	193,2412	631,7424
543	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-639,185	65,146	121,671	33,4253	171,0724	619,8868
543	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-684,998	-63,743	-129,682	-35,6377	-227,827	81,4002
543	0,5825	C_SLV_SY-q=1.5	-679,405	-63,743	-129,682	-35,6377	-204,188	93,0026
543	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-673,812	-63,743	-129,682	-35,6377	-180,557	104,6021
544	0	C_SLU_STATICA	-991,239	1,06	-6,66	-1,8452	-7,9079	574,5824
544	0,3825	C_SLU_STATICA	-976,001	1,06	-6,66	-1,8452	-5,3604	574,177
544	0,765	C_SLU_STATICA	-960,762	1,06	-6,66	-1,8452	-2,8128	573,7716
544	0	C_SLV_SX-q=1.5	-616,33	181,935	73,802	24,4461	106,8738	1099,363
544	0,3825	C_SLV_SX-q=1.5	-604,608	181,935	73,802	24,4461	78,7597	1029,883
544	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-592,886	181,935	73,802	24,4461	50,7737	960,4286
544	0	C_SLV_SX-q=1.5	-696,667	-180,531	-81,813	-26,6585	-116,359	-374,874
544	0,3825	C_SLV_SX-q=1.5	-684,945	-180,531	-81,813	-26,6585	-85,1801	-305,931
544	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-673,223	-180,531	-81,813	-26,6585	-54,1295	-237,013

544	0	C_SLV_SY-q=1.5	-639,523	64,949	120,708	32,7787	171,0724	619,6932
544	0,3825	C_SLV_SY-q=1.5	-627,801	64,949	120,708	32,7787	125,0077	594,928
544	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-616,079	64,949	120,708	32,7787	79,0667	570,1822
544	0	C_SLV_SY-q=1.5	-673,475	-63,545	-128,72	-34,991	-180,557	104,7958
544	0,3825	C_SLV_SY-q=1.5	-661,753	-63,545	-128,72	-34,991	-131,428	129,0242
544	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-650,03	-63,545	-128,72	-34,991	-82,4226	153,2332
546	0,4	C_SLU_STATICA	-1020,87	-3,155	-5,608	-7,7779	13,8537	574,9302
546	0,5825	C_SLU_STATICA	-1013,6	-3,155	-5,608	-7,7779	14,8771	575,506
546	0,765	C_SLU_STATICA	-1006,33	-3,155	-5,608	-7,7779	15,9005	576,0818
546	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-636,221	157,003	75,641	74,074	149,913	1061,593
546	0,5825	C_SLV_SX-q=1.5	-630,628	157,003	75,641	74,074	136,2096	1032,98
546	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-625,035	157,003	75,641	74,074	122,5322	1004,371
546	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-715,555	-160,807	-83,437	-83,7063	-131,355	-335,425
546	0,5825	C_SLV_SX-q=1.5	-709,962	-160,807	-83,437	-83,7063	-116,228	-306,119
546	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-704,369	-160,807	-83,437	-83,7063	-101,128	-276,815
546	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-648,391	94,173	125,414	70,606	235,8789	783,3786
546	0,5825	C_SLV_SY-q=1.5	-642,798	94,173	125,414	70,606	213,073	766,2276
546	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-637,205	94,173	125,414	70,606	190,2886	749,0799
546	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-703,385	-97,976	-133,209	-80,2383	-217,32	-57,2115
546	0,5825	C_SLV_SY-q=1.5	-697,792	-97,976	-133,209	-80,2383	-193,092	-39,3664
546	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-692,199	-97,976	-133,209	-80,2383	-168,885	-21,5245
547	0	C_SLU_STATICA	-1006,33	-3,155	-5,608	-7,7779	15,9005	576,0818
547	0,3825	C_SLU_STATICA	-991,089	-3,155	-5,608	-7,7779	18,0455	577,2886
547	0,765	C_SLU_STATICA	-975,85	-3,155	-5,608	-7,7779	20,1904	578,4954
547	0	C_SLV_SX-q=1.5	-625,919	156,57	74,975	73,7175	122,5322	1003,917
547	0,3825	C_SLV_SX-q=1.5	-614,197	156,57	74,975	73,7175	94,2421	944,129
547	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-602,475	156,57	74,975	73,7175	66,3856	884,3647
547	0	C_SLV_SX-q=1.5	-703,485	-160,373	-82,771	-83,3498	-101,128	-276,361
547	0,3825	C_SLV_SX-q=1.5	-691,763	-160,373	-82,771	-83,3498	-69,8563	-215,119
547	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-680,041	-160,373	-82,771	-83,3498	-39,0178	-153,9
547	0	C_SLV_SY-q=1.5	-637,66	93,961	124,406	70,0086	190,2886	748,8326
547	0,3825	C_SLV_SY-q=1.5	-625,938	93,961	124,406	70,0086	143,018	712,9841
547	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-614,216	93,961	124,406	70,0086	96,1156	677,1572
547	0	C_SLV_SY-q=1.5	-691,744	-97,764	-132,202	-79,6409	-168,885	-21,2772
547	0,3825	C_SLV_SY-q=1.5	-680,022	-97,764	-132,202	-79,6409	-118,632	16,0261
547	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-668,3	-97,764	-132,202	-79,6409	-68,7478	53,3079
550	0	C_SLU_STATICA	-555,143	-113,487	-92,812	5,5759	24,5393	181,3649
550	0,1975	C_SLU_STATICA	-547,274	-113,487	-92,812	5,5759	42,8697	203,7787
550	0,395	C_SLU_STATICA	-539,406	-113,487	-92,812	5,5759	61,2001	226,1924
550	0	C_SLV_SX-q=1.5	-336,754	485,785	44,839	138,3522	67,9326	609,8085
550	0,1975	C_SLV_SX-q=1.5	-330,702	485,785	44,839	138,3522	98,7689	518,4941
550	0,395	C_SLV_SX-q=1.5	-324,649	485,785	44,839	138,3522	130,2141	430,7863
550	0	C_SLV_SX-q=1.5	-405,867	-633,325	-163,486	-130,858	-41,7217	-341,275
550	0,1975	C_SLV_SX-q=1.5	-399,815	-633,325	-163,486	-130,858	-49,1253	-220,822
550	0,395	C_SLV_SX-q=1.5	-393,762	-633,325	-163,486	-130,858	-57,1378	-103,975

550	0	C_SLV_SY-q=1.5	-339,221	367,909	114,04	243,3208	98,6326	488,0787
550	0,1975	C_SLV_SY-q=1.5	-333,168	367,909	114,04	243,3208	142,9138	427,2647
550	0,395	C_SLV_SY-q=1.5	-327,116	367,909	114,04	243,3208	187,9305	375,5218
550	0	C_SLV_SY-q=1.5	-403,401	-515,449	-232,686	-235,826	-72,4217	-219,545
550	0,1975	C_SLV_SY-q=1.5	-397,348	-515,449	-232,686	-235,826	-93,2702	-129,592
550	0,395	C_SLV_SY-q=1.5	-391,296	-515,449	-232,686	-235,826	-114,854	-48,71
552	0,25	C_SLU_STATICA	-499,078	-129,362	-121,144	-105,519	100,4184	234,2118
552	0,715	C_SLU_STATICA	-480,553	-129,362	-121,144	-105,519	156,7503	294,365
552	1,18	C_SLU_STATICA	-462,028	-129,362	-121,144	-105,519	213,0823	354,5182
552	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	-296,062	254,676	-5,295	132,7603	130,0442	355,747
552	0,715	C_SLV_SX-q=1.5	-281,812	254,676	-5,295	132,7603	174,3942	259,4495
552	1,18	C_SLV_SX-q=1.5	-267,561	254,676	-5,295	132,7603	230,062	390,9826
552	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	-373,795	-418,556	-150,003	-267,131	-13,2924	-14,9416
552	0,715	C_SLV_SX-q=1.5	-359,545	-418,556	-150,003	-267,131	14,5712	157,5599
552	1,18	C_SLV_SX-q=1.5	-345,294	-418,556	-150,003	-267,131	31,1169	102,2307
552	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	-293,393	170,164	32,881	266,918	173,2557	320,3398
552	0,715	C_SLV_SY-q=1.5	-279,143	170,164	32,881	266,918	219,7895	273,4486
552	1,18	C_SLV_SY-q=1.5	-264,893	170,164	32,881	266,918	283,8375	366,7911
552	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	-376,463	-334,043	-188,179	-401,289	-56,5039	20,4656
552	0,715	C_SLV_SY-q=1.5	-362,213	-334,043	-188,179	-401,289	-30,8242	143,5608
552	1,18	C_SLV_SY-q=1.5	-347,963	-334,043	-188,179	-401,289	-22,6586	126,4222
698	0	C_SLU_STATICA	-565,981	7,7	-4,399	7,267	-3,8784	-127,486
698	0,38833	C_SLU_STATICA	-550,51	7,7	-4,399	7,267	-2,1701	-130,476
698	0,77667	C_SLU_STATICA	-535,039	7,7	-4,399	7,267	-0,4617	-133,466
698	0	C_SLV_SX-q=1.5	-400,828	79,485	13,472	34,3585	25,0507	247,5182
698	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	-388,927	79,485	13,472	34,3585	20,8682	216,7218
698	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	-377,026	79,485	13,472	34,3585	17,646	185,9395
698	0	C_SLV_SX-q=1.5	-464,728	-68,601	-19,192	-23,618	-29,2175	-440,105
698	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	-452,827	-68,601	-19,192	-23,618	-22,8138	-413,536
698	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	-440,926	-68,601	-19,192	-23,618	-17,3705	-386,98
698	0	C_SLV_SY-q=1.5	-408,499	167,385	9,644	66,7107	12,2263	661,4478
698	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	-396,599	167,385	9,644	66,7107	9,9324	596,496
698	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	-384,698	167,385	9,644	66,7107	9,5464	531,554
698	0	C_SLV_SY-q=1.5	-457,056	-156,501	-15,364	-55,9703	-16,393	-854,035
698	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	-445,155	-156,501	-15,364	-55,9703	-11,878	-793,31
698	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	-433,254	-156,501	-15,364	-55,9703	-9,2708	-732,594
699	0	C_SLU_STATICA	-535,039	7,7	-4,399	7,267	-0,4617	-133,466
699	0,38833	C_SLU_STATICA	-519,568	7,7	-4,399	7,267	1,2466	-136,457
699	0,77667	C_SLU_STATICA	-504,097	7,7	-4,399	7,267	2,955	-139,447
699	0	C_SLV_SX-q=1.5	-377,453	79,058	11,271	33,9344	17,646	185,7717
699	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	-365,553	79,058	11,271	33,9344	15,5861	155,1671
699	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	-353,652	79,058	11,271	33,9344	14,7109	124,5868
699	0	C_SLV_SX-q=1.5	-440,499	-68,174	-16,991	-23,1939	-17,3705	-386,812
699	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	-428,598	-68,174	-16,991	-23,1939	-13,0895	-360,434
699	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	-416,697	-68,174	-16,991	-23,1939	-9,9931	-334,08

699	0	C_SLV_SY-q=1.5	-385,15	166,563	8,406	66,4235	9,5464	531,2669
699	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	-373,249	166,563	8,406	66,4235	10,8526	466,6498
699	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	-361,349	166,563	8,406	66,4235	13,4033	402,0489
699	0	C_SLV_SY-q=1.5	-432,802	-155,679	-14,125	-55,6831	-9,2708	-732,307
699	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	-420,901	-155,679	-14,125	-55,6831	-8,356	-671,917
699	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	-409,001	-155,679	-14,125	-55,6831	-8,6855	-611,542
700	0	C_SLU_STATICA	-504,097	7,7	-4,399	7,267	2,955	-139,447
700	0,38833	C_SLU_STATICA	-488,626	7,7	-4,399	7,267	4,6633	-142,437
700	0,77667	C_SLU_STATICA	-473,155	7,7	-4,399	7,267	6,3717	-145,427
700	0	C_SLV_SX-q=1.5	-354,072	78,393	8,946	34,1158	14,7109	124,389
700	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	-342,171	78,393	8,946	34,1158	14,6397	94,0928
700	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	-330,27	78,393	8,946	34,1158	16,1372	63,8451
700	0	C_SLV_SX-q=1.5	-416,278	-67,509	-14,666	-23,3753	-9,9931	-333,882
700	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	-404,377	-67,509	-14,666	-23,3753	-7,7007	-307,813
700	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	-392,476	-67,509	-14,666	-23,3753	-6,9771	-281,792
700	0	C_SLV_SY-q=1.5	-361,775	165,278	7,468	66,2918	13,4033	401,7134
700	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	-349,874	165,278	7,468	66,2918	16,1924	337,6267
700	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	-337,973	165,278	7,468	66,2918	19,6961	273,5715
700	0	C_SLV_SY-q=1.5	-408,574	-154,394	-13,188	-55,5513	-8,6855	-611,207
700	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	-396,673	-154,394	-13,188	-55,5513	-9,2535	-551,347
700	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	-384,773	-154,394	-13,188	-55,5513	-10,536	-491,518
743	0	C_SLU_STATICA	-1049,48	6,83	8,727	-11,2306	-14,4437	-536,842
743	0,46875	C_SLU_STATICA	-1030,8	6,83	8,727	-11,2306	-18,5344	-540,043
743	0,9375	C_SLU_STATICA	-1012,13	6,83	8,727	-11,2306	-22,625	-543,245
743	0	C_SLV_SX-q=1.5	-661,515	190,082	50,155	62,144	55,7815	690,8817
743	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-647,149	190,082	50,155	62,144	34,3639	602,1377
743	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-632,784	190,082	50,155	62,144	15,2476	513,453
743	0	C_SLV_SX-q=1.5	-745,13	-181,087	-34,522	-77,5257	-74,0481	-1370,07
743	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-730,765	-181,087	-34,522	-77,5257	-59,9582	-1285,54
743	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-716,4	-181,087	-34,522	-77,5257	-48,1697	-1201,07
743	0	C_SLV_SY-q=1.5	-647,611	74,087	103,117	36,3206	145,9307	59,7995
743	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-633,246	74,087	103,117	36,3206	98,4914	26,014
743	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-618,881	74,087	103,117	36,3206	52,0951	-7,6244
743	0	C_SLV_SY-q=1.5	-759,034	-65,092	-87,484	-51,7022	-164,197	-738,985
743	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-744,669	-65,092	-87,484	-51,7022	-124,086	-709,415
743	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-730,303	-65,092	-87,484	-51,7022	-85,0172	-679,993
744	0	C_SLU_STATICA	-1086,83	6,83	8,727	-11,2306	-6,2625	-530,438
744	0,46875	C_SLU_STATICA	-1068,15	6,83	8,727	-11,2306	-10,3531	-533,64
744	0,9375	C_SLU_STATICA	-1049,48	6,83	8,727	-11,2306	-14,4437	-536,842
744	0	C_SLV_SX-q=1.5	-689,351	190,82	50,709	62,5492	101,3975	869,725
744	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-674,986	190,82	50,709	62,5492	78,3445	780,5565
744	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-660,621	190,82	50,709	62,5492	55,7815	691,4285
744	0	C_SLV_SX-q=1.5	-774,754	-181,825	-35,076	-77,9308	-105,009	-1540,48
744	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-760,389	-181,825	-35,076	-77,9308	-89,2833	-1455,53
744	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-746,024	-181,825	-35,076	-77,9308	-74,0481	-1370,61

744	0	C_SLV_SY-q=1.5	-675,862	74,396	104,023	37,0402	242,5926	128,2298
744	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-661,496	74,396	104,023	37,0402	194,1565	94,0892
744	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-647,131	74,396	104,023	37,0402	145,9307	60,0504
744	0	C_SLV_SY-q=1.5	-788,244	-65,401	-88,391	-52,4218	-246,204	-798,982
744	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-773,879	-65,401	-88,391	-52,4218	-205,095	-769,058
744	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-759,514	-65,401	-88,391	-52,4218	-164,197	-739,236
745	0	C_SLU_STATICA	-1131,25	191,664	4,71	-1,5532	-1,0106	-316,733
745	0,5575	C_SLU_STATICA	-1109,04	191,664	4,71	-1,5532	-3,6365	-423,586
745	1,115	C_SLU_STATICA	-1086,83	191,664	4,71	-1,5532	-6,2625	-530,438
745	0	C_SLV_SX-q=1.5	-722,717	603,249	55,06	17,2076	43,2032	383,2458
745	0,5575	C_SLV_SX-q=1.5	-705,632	603,249	55,06	17,2076	72,2883	626,6299
745	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-688,547	603,249	55,06	17,2076	101,3975	870,1212
745	0	C_SLV_SX-q=1.5	-809,728	-436,997	-52,245	-18,1356	-43,6763	-868,627
745	0,5575	C_SLV_SX-q=1.5	-792,643	-436,997	-52,245	-18,1356	-74,3304	-1204,7
745	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-775,558	-436,997	-52,245	-18,1356	-105,009	-1540,87
745	0	C_SLV_SY-q=1.5	-709,559	280,206	128,463	41,3887	102,5147	2,5725
745	0,5575	C_SLV_SY-q=1.5	-692,474	280,206	128,463	41,3887	172,5495	65,3228
745	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-675,389	280,206	128,463	41,3887	242,5926	128,4173
745	0	C_SLV_SY-q=1.5	-822,887	-113,954	-125,649	-42,3167	-102,988	-487,954
745	0,5575	C_SLV_SY-q=1.5	-805,802	-113,954	-125,649	-42,3167	-174,592	-643,39
745	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-788,717	-113,954	-125,649	-42,3167	-246,204	-799,17
746	0,15	C_SLU_STATICA	-1169,69	191,664	4,71	-1,5532	3,5347	-131,778
746	0,6325	C_SLU_STATICA	-1150,47	191,664	4,71	-1,5532	1,262	-224,255
746	1,115	C_SLU_STATICA	-1131,25	191,664	4,71	-1,5532	-1,0106	-316,733
746	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-751,603	603,39	55,159	17,2819	10,121	-36,6374
746	0,6325	C_SLV_SX-q=1.5	-736,816	603,39	55,159	17,2819	18,0938	172,9973
746	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-722,029	603,39	55,159	17,2819	43,2032	383,4705
746	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-839,989	-437,139	-52,344	-18,2099	-7,8784	-288,311
746	0,6325	C_SLV_SX-q=1.5	-825,203	-437,139	-52,344	-18,2099	-17,2091	-578,162
746	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-810,416	-437,139	-52,344	-18,2099	-43,6763	-868,852
746	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-738,674	280,264	128,672	41,5456	21,3801	-101,928
746	0,6325	C_SLV_SY-q=1.5	-723,888	280,264	128,672	41,5456	41,8394	-50,8791
746	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-709,101	280,264	128,672	41,5456	102,5147	2,7066
746	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-852,918	-114,012	-125,858	-42,4736	-19,1374	-223,021
746	0,6325	C_SLV_SY-q=1.5	-838,131	-114,012	-125,858	-42,4736	-40,9546	-354,286
746	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-823,344	-114,012	-125,858	-42,4736	-102,988	-488,088
751	0,15	C_SLU_STATICA	-1176,91	209,438	7,795	-2,5705	2,4095	-138,176
751	0,6325	C_SLU_STATICA	-1157,68	209,438	7,795	-2,5705	-1,3518	-239,23
751	1,115	C_SLU_STATICA	-1138,46	209,438	7,795	-2,5705	-5,1131	-340,284
751	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-753,244	716,249	67,432	19,3727	19,628	-17,6079
751	0,6325	C_SLV_SX-q=1.5	-738,458	716,249	67,432	19,3727	11,5775	237,1161
751	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-723,671	716,249	67,432	19,3727	39,8775	492,0391
751	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-845,036	-528,442	-58,689	-22,2557	-16,7804	-313,922
751	0,6325	C_SLV_SX-q=1.5	-830,25	-528,442	-58,689	-22,2557	-12,9485	-659,263
751	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-815,463	-528,442	-58,689	-22,2557	-45,467	-1004,8

751	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-779,866	307,056	151,019	46,9569	43,83	-114,566
751	0,6325	C_SLV_SY-q=1.5	-765,08	307,056	151,019	46,9569	27,6817	-57,4528
751	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-750,293	307,056	151,019	46,9569	96,3227	-0,0026
751	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-818,414	-119,248	-142,275	-49,8399	-40,9825	-216,964
751	0,6325	C_SLV_SY-q=1.5	-803,627	-119,248	-142,275	-49,8399	-29,0527	-364,694
751	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-788,841	-119,248	-142,275	-49,8399	-101,912	-512,762
752	0	C_SLU_STATICA	-1138,46	209,438	7,795	-2,5705	-5,1131	-340,284
752	0,5575	C_SLU_STATICA	-1116,25	209,438	7,795	-2,5705	-9,4591	-457,046
752	1,115	C_SLU_STATICA	-1094,04	209,438	7,795	-2,5705	-13,805	-573,808
752	0	C_SLV_SX-q=1.5	-724,69	716,098	67,335	19,3005	39,8775	491,7734
752	0,5575	C_SLV_SX-q=1.5	-707,605	716,098	67,335	19,3005	72,5392	786,2726
752	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-690,52	716,098	67,335	19,3005	105,203	1080,783
752	0	C_SLV_SX-q=1.5	-814,444	-528,29	-58,592	-22,1835	-45,467	-1004,54
752	0,5575	C_SLV_SX-q=1.5	-797,359	-528,29	-58,592	-22,1835	-83,003	-1403,74
752	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-780,274	-528,29	-58,592	-22,1835	-120,541	-1802,95
752	0	C_SLV_SY-q=1.5	-750,83	306,995	150,818	46,8062	96,3227	-0,1125
752	0,5575	C_SLV_SY-q=1.5	-733,745	306,995	150,818	46,8062	175,5278	66,2931
752	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-716,66	306,995	150,818	46,8062	254,7338	132,7188
752	0	C_SLV_SY-q=1.5	-788,304	-119,188	-142,075	-49,6892	-101,912	-512,652
752	0,5575	C_SLV_SY-q=1.5	-771,219	-119,188	-142,075	-49,6892	-185,992	-683,76
752	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-754,134	-119,188	-142,075	-49,6892	-270,072	-854,888
753	0	C_SLU_STATICA	-1094,04	-0,903	-6,109	2,9857	-13,805	-573,808
753	0,46875	C_SLU_STATICA	-1075,36	-0,903	-6,109	2,9857	-10,9413	-573,385
753	0,9375	C_SLU_STATICA	-1056,69	-0,903	-6,109	2,9857	-8,0775	-572,962
753	0	C_SLV_SX-q=1.5	-691,672	221,754	39,845	35,048	105,203	1080,33
753	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-677,306	221,754	39,845	35,048	86,7803	976,5525
753	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-662,941	221,754	39,845	35,048	68,5061	872,8048
753	0	C_SLV_SX-q=1.5	-779,123	-222,889	-46,897	-31,2505	-120,541	-1802,5
753	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-764,757	-222,889	-46,897	-31,2505	-98,8128	-1698,19
753	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-750,392	-222,889	-46,897	-31,2505	-77,233	-1593,91
753	0	C_SLV_SY-q=1.5	-717,232	76,533	94,834	29,5115	254,7338	132,5342
753	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-702,867	76,533	94,834	29,5115	210,4847	96,9336
753	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-688,502	76,533	94,834	29,5115	166,349	61,3829
753	0	C_SLV_SY-q=1.5	-753,562	-77,668	-101,886	-25,714	-270,072	-854,704
753	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-739,197	-77,668	-101,886	-25,714	-222,517	-818,571
753	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-724,832	-77,668	-101,886	-25,714	-175,076	-782,488
754	0	C_SLU_STATICA	-1056,69	-0,903	-6,109	2,9857	-8,0775	-572,962
754	0,46875	C_SLU_STATICA	-1038,02	-0,903	-6,109	2,9857	-5,2137	-572,538
754	0,9375	C_SLU_STATICA	-1019,34	-0,903	-6,109	2,9857	-2,35	-572,115
754	0	C_SLV_SX-q=1.5	-664,195	220,965	39,401	34,7758	68,5061	872,1932
754	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-649,83	220,965	39,401	34,7758	50,6895	768,8429
754	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-635,464	220,965	39,401	34,7758	33,6576	665,5401
754	0	C_SLV_SX-q=1.5	-749,138	-222,1	-46,453	-30,9784	-77,233	-1593,3
754	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-734,773	-222,1	-46,453	-30,9784	-56,1108	-1489,42
754	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-720,408	-222,1	-46,453	-30,9784	-35,7733	-1385,58

754	0	C_SLV_SY-q=1.5	-689,096	76,21	93,932	28,7934	166,349	61,1344
754	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-674,731	76,21	93,932	28,7934	122,8094	25,7899
754	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-660,365	76,21	93,932	28,7934	79,8366	-9,4724
754	0	C_SLV_SY-q=1.5	-724,237	-77,345	-100,983	-24,9959	-175,076	-782,24
754	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-709,872	-77,345	-100,983	-24,9959	-128,231	-746,363
754	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-695,507	-77,345	-100,983	-24,9959	-81,9523	-710,569
769	0,15	C_SLU_STATICA	-1184,55	209,661	7,791	-2,569	0,1295	-142,521
769	0,6325	C_SLU_STATICA	-1165,33	209,661	7,791	-2,569	-3,6296	-243,683
769	1,115	C_SLU_STATICA	-1146,1	209,661	7,791	-2,569	-7,3887	-344,845
769	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-766,314	601,816	70,575	20,6272	18,691	-48,646
769	0,6325	C_SLV_SX-q=1.5	-751,527	601,816	70,575	20,6272	10,6805	150,5857
769	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-736,741	601,816	70,575	20,6272	40,7901	350,0436
769	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-842,028	-413,499	-62,489	-23,2934	-19,5677	-288,56
769	0,6325	C_SLV_SX-q=1.5	-827,241	-413,499	-62,489	-23,2934	-15,4585	-578,655
769	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-812,455	-413,499	-62,489	-23,2934	-49,4695	-868,976
769	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-784,303	285,363	156,775	49,0737	43,214	-123,236
769	0,6325	C_SLV_SY-q=1.5	-769,517	285,363	156,775	49,0737	27,6869	-76,839
769	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-754,73	285,363	156,775	49,0737	99,4144	-30,0988
769	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-824,038	-97,046	-148,689	-51,7399	-44,0907	-213,97
769	0,6325	C_SLV_SY-q=1.5	-809,252	-97,046	-148,689	-51,7399	-32,4649	-351,23
769	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-794,465	-97,046	-148,689	-51,7399	-108,094	-488,833
770	0	C_SLU_STATICA	-1146,1	209,661	7,791	-2,569	-7,3887	-344,845
770	0,5575	C_SLU_STATICA	-1123,89	209,661	7,791	-2,569	-11,7322	-461,731
770	1,115	C_SLU_STATICA	-1101,68	209,661	7,791	-2,569	-16,0756	-578,617
770	0	C_SLV_SX-q=1.5	-737,637	601,694	70,473	20,5507	40,7901	349,8513
770	0,5575	C_SLV_SX-q=1.5	-720,552	601,694	70,473	20,5507	75,563	580,2849
770	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-703,467	601,694	70,473	20,5507	110,341	810,7301
770	0	C_SLV_SX-q=1.5	-811,559	-413,377	-62,387	-23,217	-49,4695	-868,783
770	0,5575	C_SLV_SX-q=1.5	-794,474	-413,377	-62,387	-23,217	-88,7502	-1204,2
770	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-777,389	-413,377	-62,387	-23,217	-128,036	-1539,64
770	0	C_SLV_SY-q=1.5	-755,297	285,314	156,565	48,9162	99,4144	-30,195
770	0,5575	C_SLV_SY-q=1.5	-738,212	285,314	156,565	48,9162	182,1886	23,8433
770	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-721,127	285,314	156,565	48,9162	264,9646	77,8999
770	0	C_SLV_SY-q=1.5	-793,898	-96,998	-148,479	-51,5824	-108,094	-488,737
770	0,5575	C_SLV_SY-q=1.5	-776,813	-96,998	-148,479	-51,5824	-195,376	-647,762
770	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-759,728	-96,998	-148,479	-51,5824	-282,66	-806,805
771	0	C_SLU_STATICA	-1101,68	-1,926	-9,272	2,0454	-16,0756	-578,617
771	0,46875	C_SLU_STATICA	-1083,01	-1,926	-9,272	2,0454	-11,7292	-577,714
771	0,9375	C_SLU_STATICA	-1064,33	-1,926	-9,272	2,0454	-7,3829	-576,811
771	0	C_SLV_SX-q=1.5	-704,43	179,123	42,52	27,3466	110,341	810,3877
771	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-690,065	179,123	42,52	27,3466	90,7242	726,6297
771	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-675,7	179,123	42,52	27,3466	71,3125	642,9064
771	0	C_SLV_SX-q=1.5	-776,425	-181,569	-53,129	-24,8991	-128,036	-1539,29
771	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-762,06	-181,569	-53,129	-24,8991	-103,446	-1454,39
771	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-747,694	-181,569	-53,129	-24,8991	-79,0609	-1369,52

771	0	C_SLV_SY-q=1.5	-721,7	67	99,589	23,7113	264,9646	77,7479
771	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-707,334	67	99,589	23,7113	218,5741	46,6027
771	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-692,969	67	99,589	23,7113	172,3541	15,5017
771	0	C_SLV_SY-q=1.5	-759,156	-69,447	-110,199	-21,2637	-282,66	-806,653
771	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-744,79	-69,447	-110,199	-21,2637	-231,296	-774,361
771	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-730,425	-69,447	-110,199	-21,2637	-180,103	-742,114
772	0	C_SLU_STATICA	-1064,33	-1,926	-9,272	2,0454	-7,3829	-576,811
772	0,46875	C_SLU_STATICA	-1045,66	-1,926	-9,272	2,0454	-3,0365	-575,909
772	0,9375	C_SLU_STATICA	-1026,98	-1,926	-9,272	2,0454	1,3098	-575,006
772	0	C_SLV_SX-q=1.5	-676,711	178,481	42,028	27,0518	71,3125	642,4345
772	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-662,346	178,481	42,028	27,0518	52,5187	559,0438
772	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-647,981	178,481	42,028	27,0518	35,1036	475,7077
772	0	C_SLV_SX-q=1.5	-746,683	-180,928	-52,638	-24,6042	-79,0609	-1369,05
772	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-732,318	-180,928	-52,638	-24,6042	-55,2939	-1284,51
772	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-717,953	-180,928	-52,638	-24,6042	-32,9055	-1200,03
772	0	C_SLV_SY-q=1.5	-693,537	66,746	98,643	22,9567	172,3541	15,3002
772	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-679,171	66,746	98,643	22,9567	126,8731	-15,6307
772	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-664,806	66,746	98,643	22,9567	82,3797	-46,49
772	0	C_SLV_SY-q=1.5	-729,858	-69,193	-109,253	-20,5092	-180,103	-741,912
772	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-715,492	-69,193	-109,253	-20,5092	-129,648	-709,835
772	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-701,127	-69,193	-109,253	-20,5092	-80,1816	-677,829
787	0,15	C_SLU_STATICA	-1245,99	144,754	47,144	-15,89	70,3968	-278,31
787	0,6325	C_SLU_STATICA	-1226,76	144,754	47,144	-15,89	47,6499	-348,154
787	1,115	C_SLU_STATICA	-1207,54	144,754	47,144	-15,89	24,9031	-417,998
787	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-786,323	503,865	104,545	14,038	65,1151	-140,639
787	0,6325	C_SLV_SX-q=1.5	-771,536	503,865	104,545	14,038	47,5381	49,4813
787	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-756,749	503,865	104,545	14,038	67,4932	240,4947
787	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-874,391	-396,307	-41,576	-35,2619	27,1811	-358,014
787	0,6325	C_SLV_SX-q=1.5	-859,605	-396,307	-41,576	-35,2619	14,3758	-600,032
787	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-844,818	-396,307	-41,576	-35,2619	-35,9617	-842,942
787	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-789,441	329,702	191,695	43,437	87,8117	-185,874
787	0,6325	C_SLV_SY-q=1.5	-774,654	329,702	191,695	43,437	66,7175	-81,4144
787	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-759,868	329,702	191,695	43,437	128,7841	25,2764
787	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-871,273	-222,144	-128,726	-64,6609	4,4845	-312,779
787	0,6325	C_SLV_SY-q=1.5	-856,486	-222,144	-128,726	-64,6609	-4,8037	-469,136
787	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-841,699	-222,144	-128,726	-64,6609	-97,2526	-627,724
788	0	C_SLU_STATICA	-1207,54	144,754	47,144	-15,89	24,9031	-417,998
788	0,5575	C_SLU_STATICA	-1185,33	144,754	47,144	-15,89	-1,3795	-498,698
788	1,115	C_SLU_STATICA	-1163,12	144,754	47,144	-15,89	-27,6622	-579,399
788	0	C_SLV_SX-q=1.5	-757,589	503,761	104,426	13,9491	67,4932	240,3301
788	0,5575	C_SLV_SX-q=1.5	-740,504	503,761	104,426	13,9491	90,5829	461,1227
788	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-723,419	503,761	104,426	13,9491	113,6866	681,9594
788	0	C_SLV_SX-q=1.5	-843,979	-396,203	-41,458	-35,173	-35,9617	-842,777
788	0,5575	C_SLV_SX-q=1.5	-826,894	-396,203	-41,458	-35,173	-94,1565	-1123,53
788	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-809,809	-396,203	-41,458	-35,173	-152,365	-1404,33

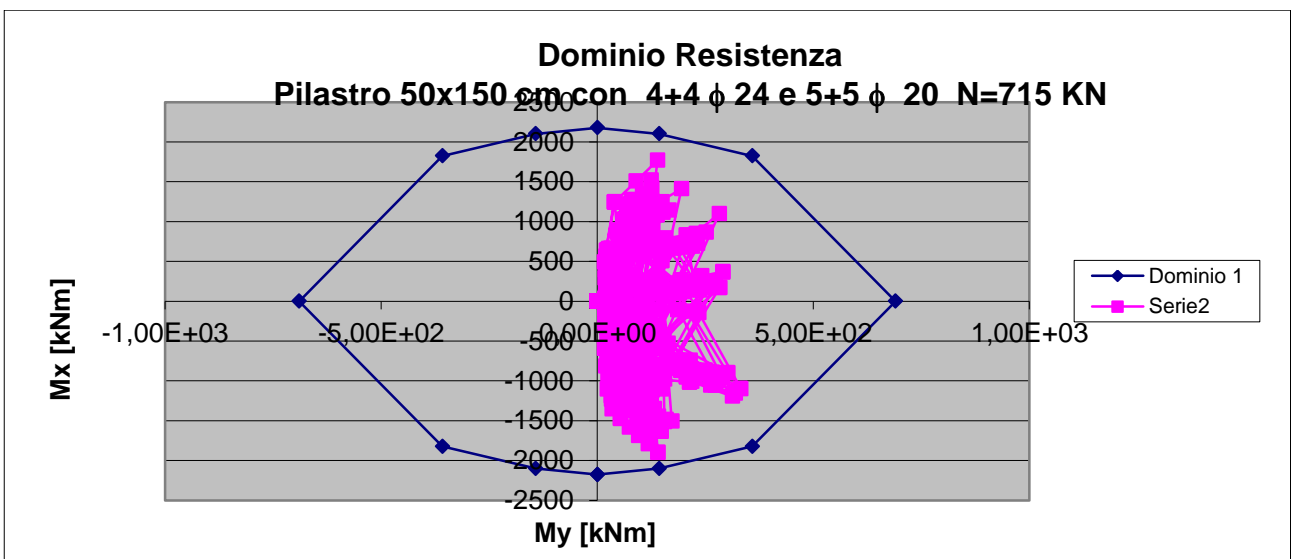
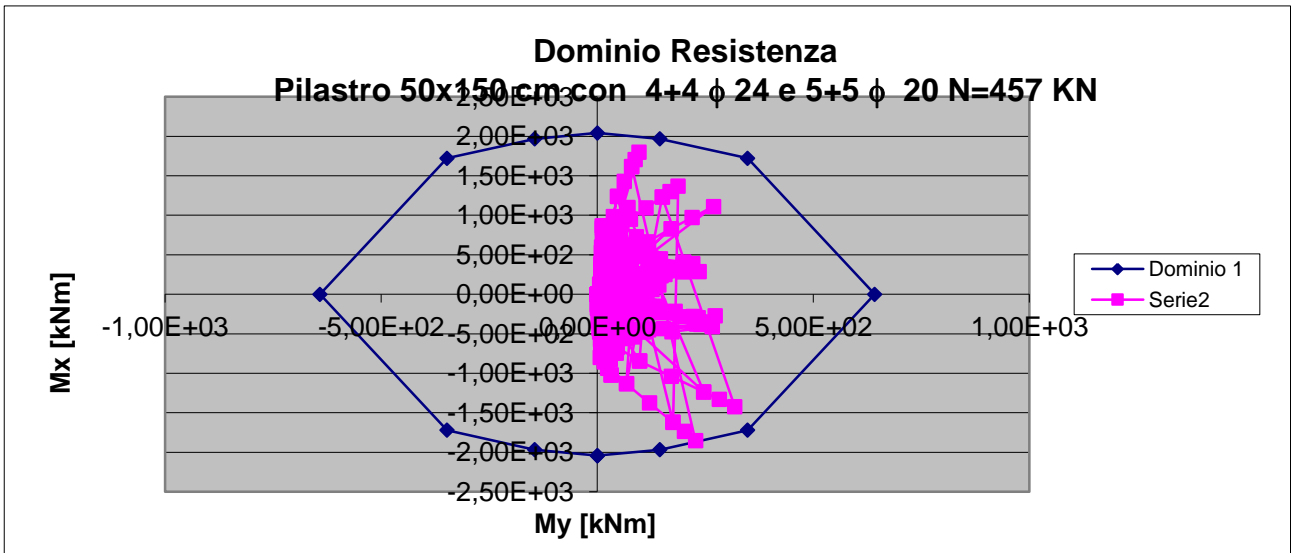
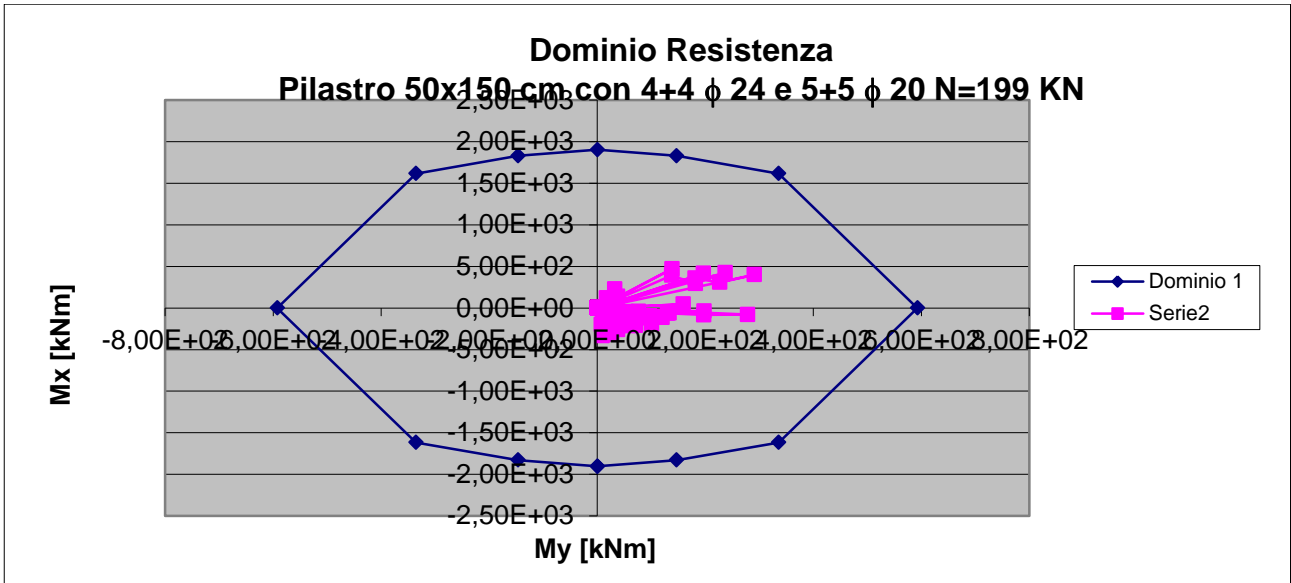
788	0	C_SLV_SY-q=1.5	-760,491	329,656	191,459	43,2596	128,7841	25,2089
788	0,5575	C_SLV_SY-q=1.5	-743,406	329,656	191,459	43,2596	200,4078	148,8074
788	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-726,321	329,656	191,459	43,2596	272,0373	272,514
788	0	C_SLV_SY-q=1.5	-841,076	-222,098	-128,49	-64,4835	-97,2526	-627,656
788	0,5575	C_SLV_SY-q=1.5	-823,991	-222,098	-128,49	-64,4835	-203,981	-811,218
788	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-806,906	-222,098	-128,49	-64,4835	-310,716	-994,888
789	0	C_SLU_STATICA	-1215,84	22,945	-11,057	11,4353	-28,1283	-576,712
789	0,46875	C_SLU_STATICA	-1197,17	22,945	-11,057	11,4353	-22,9453	-587,467
789	0,9375	C_SLU_STATICA	-1178,49	22,945	-11,057	11,4353	-17,7623	-598,222
789	0	C_SLV_SX-q=1.5	-758,331	166,819	46,258	28,1616	113,4309	686,3025
789	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-743,966	166,819	46,258	28,1616	92,1113	612,6764
789	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-729,601	166,819	46,258	28,1616	71,0603	539,8337
789	0	C_SLV_SX-q=1.5	-845,328	-139,474	-68,367	-13,467	-152,724	-1404,89
789	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-830,962	-139,474	-68,367	-13,467	-121,041	-1344,08
789	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-816,597	-139,474	-68,367	-13,467	-89,6269	-1284,05
789	0	C_SLV_SY-q=1.5	-760,579	126,097	105,063	28,0157	271,9068	275,8076
789	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-746,214	126,097	105,063	28,0157	223,1801	223,5221
789	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-731,848	126,097	105,063	28,0157	174,7723	172,6176
789	0	C_SLV_SY-q=1.5	-843,08	-98,753	-127,172	-13,3211	-311,2	-994,391
789	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-828,715	-98,753	-127,172	-13,3211	-252,11	-954,923
789	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-814,349	-98,753	-127,172	-13,3211	-193,339	-916,836
790	0	C_SLU_STATICA	-1178,49	22,945	-11,057	11,4353	-17,7623	-598,222
790	0,46875	C_SLU_STATICA	-1159,82	22,945	-11,057	11,4353	-12,5793	-608,977
790	0,9375	C_SLU_STATICA	-1141,14	22,945	-11,057	11,4353	-7,3963	-619,733
790	0	C_SLV_SX-q=1.5	-730,468	166,229	45,764	28,1041	71,0603	539,4382
790	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-716,102	166,229	45,764	28,1041	50,9263	467,8194
790	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-701,737	166,229	45,764	28,1041	33,9211	397,4507
790	0	C_SLV_SX-q=1.5	-815,73	-138,884	-67,872	-13,4094	-89,6269	-1283,66
790	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-801,365	-138,884	-67,872	-13,4094	-59,1294	-1224,86
790	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-787	-138,884	-67,872	-13,4094	-31,7607	-1167,3
790	0	C_SLV_SY-q=1.5	-732,427	125,858	104,038	27,732	174,7723	172,4367
790	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-718,062	125,858	104,038	27,732	127,4954	123,4155
790	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-703,696	125,858	104,038	27,732	82,5606	76,7081
790	0	C_SLV_SY-q=1.5	-813,771	-98,514	-126,147	-13,0373	-193,339	-916,655
790	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-799,406	-98,514	-126,147	-13,0373	-135,699	-880,452
790	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-785,041	-98,514	-126,147	-13,0373	-80,4002	-846,562
805	0,15	C_SLU_STATICA	-978,089	69,542	-17,013	12,6901	-27,7391	10,41
805	0,54375	C_SLU_STATICA	-962,402	69,542	-17,013	12,6901	-21,0403	-16,972
805	0,9375	C_SLU_STATICA	-946,716	69,542	-17,013	12,6901	-14,3416	-44,354
805	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-603,379	445,016	52,423	29,8114	109,5156	1443,507
805	0,54375	C_SLV_SX-q=1.5	-591,312	445,016	52,423	29,8114	89,8453	1269,831
805	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-579,245	445,016	52,423	29,8114	70,7574	1096,586
805	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-691,2	-346,51	-71,102	-13,5656	-142,223	-1401,58
805	0,54375	C_SLV_SX-q=1.5	-679,133	-346,51	-71,102	-13,5656	-115,198	-1266,7
805	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-667,067	-346,51	-71,102	-13,5656	-88,7546	-1132,24

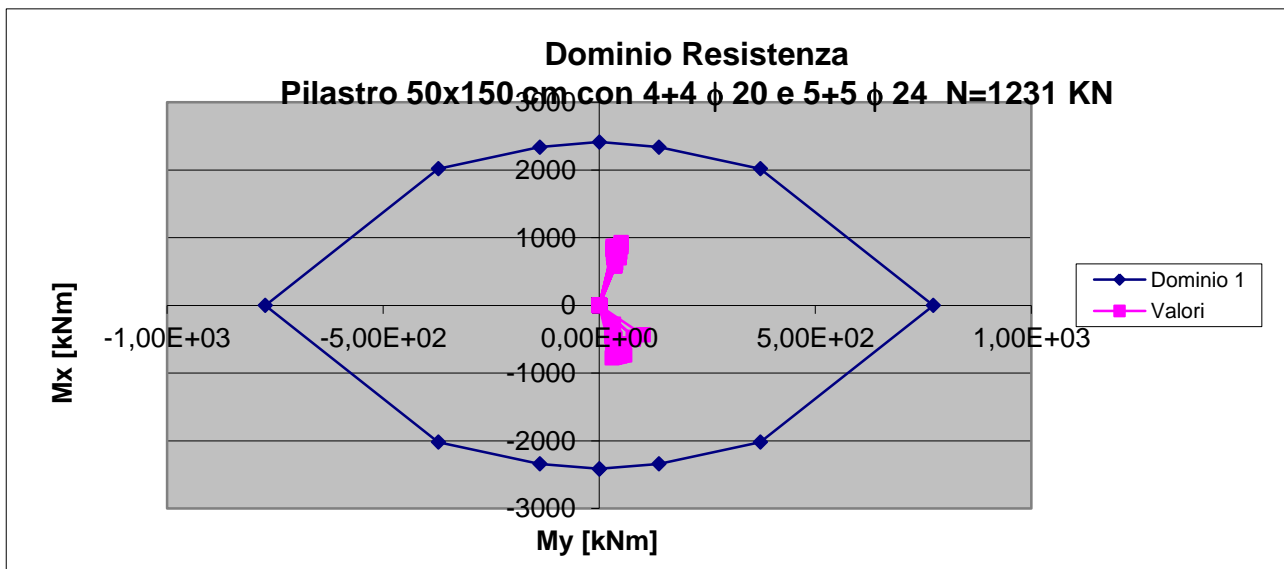
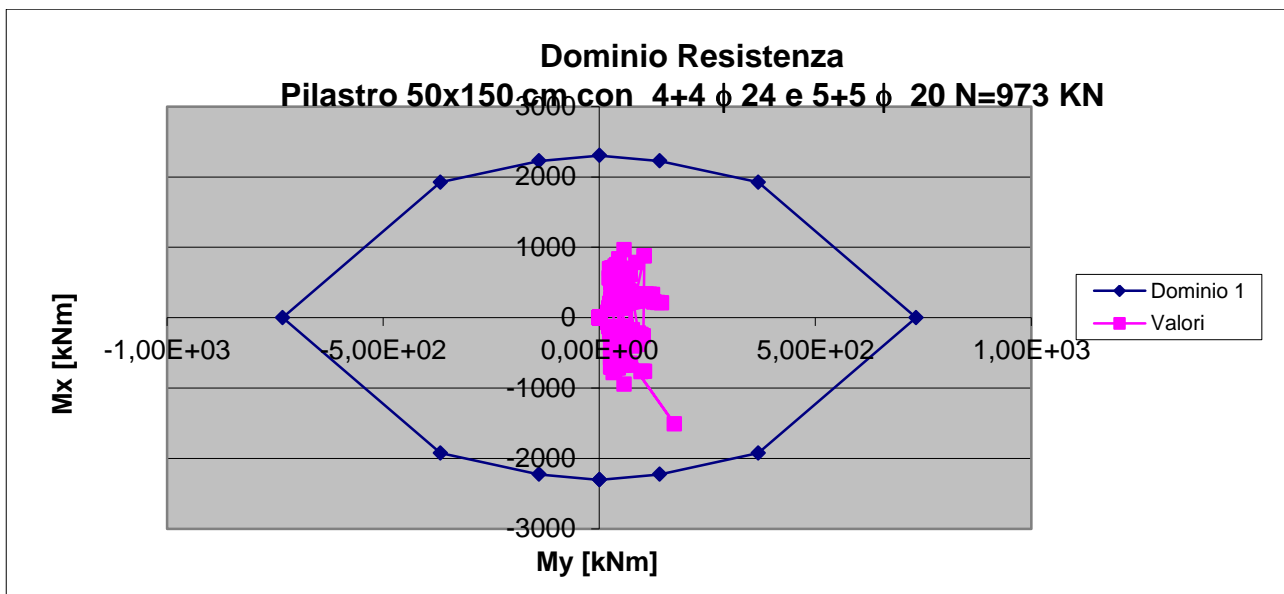
805	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-579,655	358,479	129,526	29,7837	268,7105	1110,314
805	0,54375	C_SLV_SY-q=1.5	-567,589	358,479	129,526	29,7837	219,3548	970,2346
805	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-555,522	358,479	129,526	29,7837	170,9862	830,4606
805	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-714,923	-259,972	-148,205	-13,5378	-301,418	-1068,39
805	0,54375	C_SLV_SY-q=1.5	-702,857	-259,972	-148,205	-13,5378	-244,707	-967,1
805	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-690,79	-259,972	-148,205	-13,5378	-188,983	-866,113
806	0	C_SLU_STATICA	-946,716	69,542	-17,013	12,6901	-14,3416	-44,354
806	0,46875	C_SLU_STATICA	-928,041	69,542	-17,013	12,6901	-6,3668	-76,9517
806	0,9375	C_SLU_STATICA	-909,366	69,542	-17,013	12,6901	1,6079	-109,549
806	0	C_SLV_SX-q=1.5	-579,667	443,992	51,963	29,688	70,7574	1096,157
806	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-565,302	443,992	51,963	29,688	49,967	891,2197
806	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-550,937	443,992	51,963	29,688	34,9532	687,8356
806	0	C_SLV_SX-q=1.5	-666,645	-345,485	-70,642	-13,4421	-88,7546	-1131,81
806	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-652,279	-345,485	-70,642	-13,4421	-59,2082	-973,047
806	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-637,914	-345,485	-70,642	-13,4421	-35,4383	-815,838
806	0	C_SLV_SY-q=1.5	-555,743	357,813	128,608	29,418	170,9862	830,1922
806	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-541,378	357,813	128,608	29,418	116,8601	664,7115
806	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-527,013	357,813	128,608	29,418	73,7297	500,3706
806	0	C_SLV_SY-q=1.5	-690,569	-259,307	-147,288	-13,1721	-188,983	-865,844
806	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-676,203	-259,307	-147,288	-13,1721	-126,101	-746,539
806	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-661,838	-259,307	-147,288	-13,1721	-74,2149	-628,373

A favore di sicurezza le verifiche sono condotte senza considerare l'apporto della resistenza delle strutture esistente (pilastri esistenti) e verificando le nuove strutture con i materiali con caratteristiche pari a quelle delle strutture esistenti.

Per i diversi intervalli di sforzo normale cui sono sottoposti i singoli elementi è stato calcolato il dominio resistente ed è stato verificato che lo stato sollecitante (momenti flettenti nelle due direzioni) fosse contenuto all'interno del perimetro del dominio resistente relativo allo sforzo normale di riferimento.

Di seguito si riportano le immagini dei domini resistenti per i diversi intervalli di sforzo normale e l'indicazione dello stato sollecitante dei diversi pilastri, da cui si evince che, ricadendo sempre all'interno dei domini resistenti di riferimento, le verifiche a pressoflessione risultano soddisfatte.





12.3.4 Pilastri 50x150 new taglio – modello senza tamponamenti

Si considera a favore di sicurezza solamente la porzione di nuova costruzione, trascurando il contributo del pilastro esistente e trascurando l'interazione con i tamponamenti in c.a. esistenti.

CALCOLO TAGLIO RESISTENTE V_{2Rd}

Caratteristiche sezione e armatura

h	1500 mm
b_w	500 mm
d	1450 mm
ΦA_{sw}	12 mm
passo s	10 cm
bracci	2
α_{Asw}	90 °

ctg(θ) 1,73

Caratteristiche materiali e coefficienti

f_{yk} 450 N/mm²
 f_{ck} 25 N/mm²
 R_{ck} 30 N/mm²
 γ_c 1,5
 γ_s 1,15
 α_{cc} 0,85

A_{sw} 226,19 mm²

$\sin^2(\theta)$ 0,2499133

θ 0,5234987 rad

θ 29,99 ° ctg(θ)

MIN FS

Esito verifica a taglio **1,52** verifica soddisfatta

Frame	Station	OutputCase	V _{2sd}	N _{sd}	V _{2Rd}	FS
Text	m	Text	KN	KN	KN	
64	0	C_SLU_STATICA	85,69	-919,75	1998,27	23,32
64	0,25	C_SLU_STATICA	85,69	-909,79	1998,27	23,32
64	0,5	C_SLU_STATICA	85,69	-899,83	1998,27	23,32
64	0	C_SLV_SX-q=1.5	342,46	-571,75	1998,27	5,84
64	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	342,46	-564,09	1998,27	5,84
64	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	342,46	-556,42	1998,27	5,84
64	0	C_SLV_SX-q=1.5	-201,10	-664,44	1998,27	9,94
64	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	-201,10	-656,78	1998,27	9,94
64	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-201,10	-649,11	1998,27	9,94
64	0	C_SLV_SY-q=1.5	278,13	-571,95	1998,27	7,18
64	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	278,13	-564,29	1998,27	7,18
64	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	278,13	-556,63	1998,27	7,18
64	0	C_SLV_SY-q=1.5	-136,78	-664,24	1998,27	14,61
64	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	-136,78	-656,57	1998,27	14,61
64	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-136,78	-648,91	1998,27	14,61
71	0,198	C_SLU_STATICA	-159,06	-993,41	1998,27	12,56
71	0,199	C_SLU_STATICA	-159,06	-993,37	1998,27	12,56
71	0,2	C_SLU_STATICA	-159,06	-993,33	1998,27	12,56
71	0,198	C_SLV_SX-q=1.5	1121,44	-616,61	1998,27	1,78
71	0,199	C_SLV_SX-q=1.5	1121,44	-616,58	1998,27	1,78
71	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	1121,44	-616,55	1998,27	1,78
71	0,198	C_SLV_SX-q=1.5	1312,53	-716,12	1998,27	1,52

71	0,199	C_SLV_SX-q=1.5	1312,53	-716,08	1998,27	1,52
71	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	1312,53	-716,05	1998,27	1,52
71	0,198	C_SLV_SY-q=1.5	836,89	-613,77	1998,27	2,39
71	0,199	C_SLV_SY-q=1.5	836,89	-613,74	1998,27	2,39
71	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	836,89	-613,71	1998,27	2,39
71	0,198	C_SLV_SY-q=1.5	1027,99	-718,96	1998,27	1,94
71	0,199	C_SLV_SY-q=1.5	1027,99	-718,92	1998,27	1,94
71	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	1027,99	-718,89	1998,27	1,94
73	0	C_SLU_STATICA	5,47	-629,34	1998,27	365,38
73	0,535	C_SLU_STATICA	5,47	-608,03	1998,27	365,38
73	1,07	C_SLU_STATICA	5,47	-586,72	1998,27	365,38
73	0	C_SLV_SX-q=1.5	71,82	-449,16	1998,27	27,82
73	0,535	C_SLV_SX-q=1.5	71,82	-432,76	1998,27	27,82
73	1,07	C_SLV_SX-q=1.5	71,82	-416,37	1998,27	27,82
73	0	C_SLV_SX-q=1.5	-64,05	-512,63	1998,27	31,20
73	0,535	C_SLV_SX-q=1.5	-64,05	-496,24	1998,27	31,20
73	1,07	C_SLV_SX-q=1.5	-64,05	-479,84	1998,27	31,20
73	0	C_SLV_SY-q=1.5	118,62	-454,74	1998,27	16,85
73	0,535	C_SLV_SY-q=1.5	118,62	-438,34	1998,27	16,85
73	1,07	C_SLV_SY-q=1.5	118,62	-421,94	1998,27	16,85
73	0	C_SLV_SY-q=1.5	-110,85	-507,05	1998,27	18,03
73	0,535	C_SLV_SY-q=1.5	-110,85	-490,66	1998,27	18,03
73	1,07	C_SLV_SY-q=1.5	-110,85	-474,26	1998,27	18,03
97	0	C_SLU_STATICA	-132,16	-1418,18	1998,27	15,12
97	0,65	C_SLU_STATICA	-132,16	-1392,29	1998,27	15,12
97	1,3	C_SLU_STATICA	-132,16	-1366,39	1998,27	15,12
97	0	C_SLV_SX-q=1.5	152,08	-901,69	1998,27	13,14
97	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	152,08	-881,77	1998,27	13,14
97	1,3	C_SLV_SX-q=1.5	152,08	-861,85	1998,27	13,14
97	0	C_SLV_SX-q=1.5	-280,82	-1001,47	1998,27	7,12
97	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-280,82	-981,55	1998,27	7,12
97	1,3	C_SLV_SX-q=1.5	-280,82	-961,63	1998,27	7,12
97	0	C_SLV_SY-q=1.5	11,77	-913,19	1998,27	169,73
97	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	11,77	-893,27	1998,27	169,73
97	1,3	C_SLV_SY-q=1.5	11,77	-873,35	1998,27	169,73
97	0	C_SLV_SY-q=1.5	-140,51	-989,97	1998,27	14,22
97	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-140,51	-970,05	1998,27	14,22
97	1,3	C_SLV_SY-q=1.5	-140,51	-950,13	1998,27	14,22
98	0	C_SLU_STATICA	-132,16	-1366,39	1998,27	15,12
98	0,5	C_SLU_STATICA	-132,16	-1346,47	1998,27	15,12
98	1	C_SLU_STATICA	-132,16	-1326,55	1998,27	15,12
98	0	C_SLV_SX-q=1.5	151,74	-863,35	1998,27	13,17
98	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	151,74	-848,03	1998,27	13,17

98	1	C_SLV_SX-q=1.5	151,74	-832,70	1998,27	13,17
98	0	C_SLV_SX-q=1.5	-280,48	-960,13	1998,27	7,12
98	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-280,48	-944,81	1998,27	7,12
98	1	C_SLV_SX-q=1.5	-280,48	-929,49	1998,27	7,12
98	0	C_SLV_SY-q=1.5	11,64	-874,07	1998,27	171,61
98	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	11,64	-858,74	1998,27	171,61
98	1	C_SLV_SY-q=1.5	11,64	-843,42	1998,27	171,61
98	0	C_SLV_SY-q=1.5	-140,38	-949,41	1998,27	14,23
98	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-140,38	-934,09	1998,27	14,23
98	1	C_SLV_SY-q=1.5	-140,38	-918,77	1998,27	14,23
101	0	C_SLU_STATICA	-132,16	-1326,55	1998,27	15,12
101	0,5	C_SLU_STATICA	-132,16	-1306,63	1998,27	15,12
101	1	C_SLU_STATICA	-132,16	-1286,71	1998,27	15,12
101	0	C_SLV_SX-q=1.5	151,34	-834,07	1998,27	13,20
101	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	151,34	-818,74	1998,27	13,20
101	1	C_SLV_SX-q=1.5	151,34	-803,42	1998,27	13,20
101	0	C_SLV_SX-q=1.5	-280,08	-928,12	1998,27	7,13
101	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-280,08	-912,80	1998,27	7,13
101	1	C_SLV_SX-q=1.5	-280,08	-897,48	1998,27	7,13
101	0	C_SLV_SY-q=1.5	11,49	-844,07	1998,27	173,94
101	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	11,49	-828,74	1998,27	173,94
101	1	C_SLV_SY-q=1.5	11,49	-813,42	1998,27	173,94
101	0	C_SLV_SY-q=1.5	-140,23	-918,12	1998,27	14,25
101	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-140,23	-902,80	1998,27	14,25
101	1	C_SLV_SY-q=1.5	-140,23	-887,48	1998,27	14,25
116	0	C_SLU_STATICA	-132,16	-1286,71	1998,27	15,12
116	0,2	C_SLU_STATICA	-132,16	-1278,74	1998,27	15,12
116	0,4	C_SLU_STATICA	-132,16	-1270,78	1998,27	15,12
116	0	C_SLV_SX-q=1.5	151,06	-804,71	1998,27	13,23
116	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	151,06	-798,58	1998,27	13,23
116	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	151,06	-792,45	1998,27	13,23
116	0	C_SLV_SX-q=1.5	-279,80	-896,19	1998,27	7,14
116	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	-279,80	-890,06	1998,27	7,14
116	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-279,80	-883,93	1998,27	7,14
116	0	C_SLV_SY-q=1.5	11,38	-814,02	1998,27	175,55
116	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	11,38	-807,90	1998,27	175,55
116	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	11,38	-801,77	1998,27	175,55
116	0	C_SLV_SY-q=1.5	-140,12	-886,87	1998,27	14,26
116	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	-140,12	-880,74	1998,27	14,26
116	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-140,12	-874,62	1998,27	14,26
123	0	C_SLU_STATICA	-125,62	-1279,25	1998,27	15,91
123	0,2	C_SLU_STATICA	-125,62	-1271,28	1998,27	15,91
123	0,4	C_SLU_STATICA	-125,62	-1263,31	1998,27	15,91
123	0	C_SLV_SX-q=1.5	138,85	-810,25	1998,27	14,39
123	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	138,85	-804,13	1998,27	14,39

123	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	138,85	-798,00	1998,27	14,39
123	0	C_SLV_SX-q=1.5	-260,79	-875,20	1998,27	7,66
123	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	-260,79	-869,07	1998,27	7,66
123	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-260,79	-862,94	1998,27	7,66
123	0	C_SLV_SY-q=1.5	3,21	-826,81	1998,27	622,13
123	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	3,21	-820,68	1998,27	622,13
123	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	3,21	-814,55	1998,27	622,13
123	0	C_SLV_SY-q=1.5	-125,15	-858,64	1998,27	15,97
123	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	-125,15	-852,51	1998,27	15,97
123	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-125,15	-846,39	1998,27	15,97
153	0	C_SLU_STATICA	-125,62	-1410,72	1998,27	15,91
153	0,65	C_SLU_STATICA	-125,62	-1384,82	1998,27	15,91
153	1,3	C_SLU_STATICA	-125,62	-1358,93	1998,27	15,91
153	0	C_SLV_SX-q=1.5	139,79	-908,11	1998,27	14,29
153	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	139,79	-888,19	1998,27	14,29
153	1,3	C_SLV_SX-q=1.5	139,79	-868,27	1998,27	14,29
153	0	C_SLV_SX-q=1.5	-261,73	-979,60	1998,27	7,63
153	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-261,73	-959,68	1998,27	7,63
153	1,3	C_SLV_SX-q=1.5	-261,73	-939,76	1998,27	7,63
153	0	C_SLV_SY-q=1.5	3,54	-926,58	1998,27	564,16
153	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	3,54	-906,66	1998,27	564,16
153	1,3	C_SLV_SY-q=1.5	3,54	-886,74	1998,27	564,16
153	0	C_SLV_SY-q=1.5	-125,48	-961,14	1998,27	15,93
153	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-125,48	-941,22	1998,27	15,93
153	1,3	C_SLV_SY-q=1.5	-125,48	-921,30	1998,27	15,93
156	0	C_SLU_STATICA	-125,62	-1358,93	1998,27	15,91
156	0,5	C_SLU_STATICA	-125,62	-1339,01	1998,27	15,91
156	1	C_SLU_STATICA	-125,62	-1319,09	1998,27	15,91
156	0	C_SLV_SX-q=1.5	139,48	-869,48	1998,27	14,33
156	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	139,48	-854,16	1998,27	14,33
156	1	C_SLV_SX-q=1.5	139,48	-838,83	1998,27	14,33
156	0	C_SLV_SX-q=1.5	-261,42	-938,56	1998,27	7,64
156	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-261,42	-923,24	1998,27	7,64
156	1	C_SLV_SX-q=1.5	-261,42	-907,91	1998,27	7,64
156	0	C_SLV_SY-q=1.5	3,43	-887,25	1998,27	581,91
156	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	3,43	-871,93	1998,27	581,91
156	1	C_SLV_SY-q=1.5	3,43	-856,61	1998,27	581,91
156	0	C_SLV_SY-q=1.5	-125,37	-920,79	1998,27	15,94
156	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-125,37	-905,46	1998,27	15,94
156	1	C_SLV_SY-q=1.5	-125,37	-890,14	1998,27	15,94
157	0	C_SLU_STATICA	-125,62	-1319,09	1998,27	15,91
157	0,5	C_SLU_STATICA	-125,62	-1299,17	1998,27	15,91
157	1	C_SLU_STATICA	-125,62	-1279,25	1998,27	15,91
157	0	C_SLV_SX-q=1.5	139,11	-839,91	1998,27	14,37
157	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	139,11	-824,58	1998,27	14,37

157	1	C_SLV_SX-q=1.5	139,11	-809,26	1998,27	14,37
157	0	C_SLV_SX-q=1.5	-261,04	-906,84	1998,27	7,65
157	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-261,04	-891,52	1998,27	7,65
157	1	C_SLV_SX-q=1.5	-261,04	-876,19	1998,27	7,65
157	0	C_SLV_SY-q=1.5	3,30	-857,05	1998,27	604,99
157	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	3,30	-841,73	1998,27	604,99
157	1	C_SLV_SY-q=1.5	3,30	-826,41	1998,27	604,99
157	0	C_SLV_SY-q=1.5	-125,24	-889,69	1998,27	15,96
157	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-125,24	-874,37	1998,27	15,96
157	1	C_SLV_SY-q=1.5	-125,24	-859,05	1998,27	15,96
159	0,4	C_SLU_STATICA	-4,58	-1006,36	1998,27	436,02
159	0,5825	C_SLU_STATICA	-4,58	-999,09	1998,27	436,02
159	0,765	C_SLU_STATICA	-4,58	-991,82	1998,27	436,02
159	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	184,51	-617,07	1998,27	10,83
159	0,5825	C_SLV_SX-q=1.5	184,51	-611,48	1998,27	10,83
159	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	184,51	-605,89	1998,27	10,83
159	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-190,49	-723,92	1998,27	10,49
159	0,5825	C_SLV_SX-q=1.5	-190,49	-718,32	1998,27	10,49
159	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-190,49	-712,73	1998,27	10,49
159	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	63,77	-630,81	1998,27	31,34
159	0,5825	C_SLV_SY-q=1.5	63,77	-625,22	1998,27	31,34
159	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	63,77	-619,62	1998,27	31,34
159	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-69,74	-710,18	1998,27	28,65
159	0,5825	C_SLV_SY-q=1.5	-69,74	-704,59	1998,27	28,65
159	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-69,74	-699,00	1998,27	28,65
185	0	C_SLU_STATICA	-123,68	-1276,97	1998,27	16,16
185	0,2	C_SLU_STATICA	-123,68	-1269,00	1998,27	16,16
185	0,4	C_SLU_STATICA	-123,68	-1261,03	1998,27	16,16
185	0	C_SLV_SX-q=1.5	150,51	-812,18	1998,27	13,28
185	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	150,51	-806,05	1998,27	13,28
185	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	150,51	-799,92	1998,27	13,28
185	0	C_SLV_SX-q=1.5	-270,04	-870,99	1998,27	7,40
185	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	-270,04	-864,86	1998,27	7,40
185	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-270,04	-858,73	1998,27	7,40
185	0	C_SLV_SY-q=1.5	13,67	-827,89	1998,27	146,20
185	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	13,67	-821,77	1998,27	146,20
185	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	13,67	-815,64	1998,27	146,20
185	0	C_SLV_SY-q=1.5	-133,20	-855,28	1998,27	15,00
185	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	-133,20	-849,15	1998,27	15,00
185	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-133,20	-843,02	1998,27	15,00
188	0	C_SLU_STATICA	-164,47	-1314,95	1998,27	12,15
188	0,2	C_SLU_STATICA	-164,47	-1306,98	1998,27	12,15
188	0,4	C_SLU_STATICA	-164,47	-1299,02	1998,27	12,15
188	0	C_SLV_SX-q=1.5	97,29	-833,28	1998,27	20,54
188	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	97,29	-827,15	1998,27	20,54

188	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	97,29	-821,02	1998,27	20,54
188	0	C_SLV_SX-q=1.5	-269,46	-895,95	1998,27	7,42
188	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	-269,46	-889,82	1998,27	7,42
188	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-269,46	-883,69	1998,27	7,42
188	0	C_SLV_SY-q=1.5	23,86	-844,82	1998,27	83,76
188	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	23,86	-838,69	1998,27	83,76
188	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	23,86	-832,56	1998,27	83,76
188	0	C_SLV_SY-q=1.5	-196,03	-884,41	1998,27	10,19
188	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	-196,03	-878,28	1998,27	10,19
188	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-196,03	-872,15	1998,27	10,19
191	0	C_SLU_STATICA	-123,68	-1408,44	1998,27	16,16
191	0,65	C_SLU_STATICA	-123,68	-1382,54	1998,27	16,16
191	1,3	C_SLU_STATICA	-123,68	-1356,65	1998,27	16,16
191	0	C_SLV_SX-q=1.5	151,47	-910,23	1998,27	13,19
191	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	151,47	-890,31	1998,27	13,19
191	1,3	C_SLV_SX-q=1.5	151,47	-870,39	1998,27	13,19
191	0	C_SLV_SX-q=1.5	-270,99	-975,20	1998,27	7,37
191	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-270,99	-955,28	1998,27	7,37
191	1,3	C_SLV_SX-q=1.5	-270,99	-935,36	1998,27	7,37
191	0	C_SLV_SY-q=1.5	14,00	-927,81	1998,27	142,71
191	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	14,00	-907,89	1998,27	142,71
191	1,3	C_SLV_SY-q=1.5	14,00	-887,97	1998,27	142,71
191	0	C_SLV_SY-q=1.5	-133,53	-957,63	1998,27	14,97
191	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-133,53	-937,71	1998,27	14,97
191	1,3	C_SLV_SY-q=1.5	-133,53	-917,79	1998,27	14,97
192	0	C_SLU_STATICA	-123,68	-1356,65	1998,27	16,16
192	0,5	C_SLU_STATICA	-123,68	-1336,73	1998,27	16,16
192	1	C_SLU_STATICA	-123,68	-1316,81	1998,27	16,16
192	0	C_SLV_SX-q=1.5	151,15	-871,51	1998,27	13,22
192	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	151,15	-856,19	1998,27	13,22
192	1	C_SLV_SX-q=1.5	151,15	-840,87	1998,27	13,22
192	0	C_SLV_SX-q=1.5	-270,68	-934,24	1998,27	7,38
192	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-270,68	-918,92	1998,27	7,38
192	1	C_SLV_SX-q=1.5	-270,68	-903,60	1998,27	7,38
192	0	C_SLV_SY-q=1.5	13,89	-888,42	1998,27	143,84
192	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	13,89	-873,10	1998,27	143,84
192	1	C_SLV_SY-q=1.5	13,89	-857,78	1998,27	143,84
192	0	C_SLV_SY-q=1.5	-133,42	-917,33	1998,27	14,98
192	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-133,42	-902,01	1998,27	14,98
192	1	C_SLV_SY-q=1.5	-133,42	-886,69	1998,27	14,98
193	0	C_SLU_STATICA	-123,68	-1316,81	1998,27	16,16
193	0,5	C_SLU_STATICA	-123,68	-1296,89	1998,27	16,16
193	1	C_SLU_STATICA	-123,68	-1276,97	1998,27	16,16
193	0	C_SLV_SX-q=1.5	150,77	-841,88	1998,27	13,25
193	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	150,77	-826,55	1998,27	13,25

193	1	C_SLV_SX-q=1.5	150,77	-811,23	1998,27	13,25
193	0	C_SLV_SX-q=1.5	-270,30	-902,59	1998,27	7,39
193	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-270,30	-887,27	1998,27	7,39
193	1	C_SLV_SX-q=1.5	-270,30	-871,94	1998,27	7,39
193	0	C_SLV_SY-q=1.5	13,76	-858,17	1998,27	145,23
193	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	13,76	-842,85	1998,27	145,23
193	1	C_SLV_SY-q=1.5	13,76	-827,53	1998,27	145,23
193	0	C_SLV_SY-q=1.5	-133,29	-886,29	1998,27	14,99
193	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-133,29	-870,97	1998,27	14,99
193	1	C_SLV_SY-q=1.5	-133,29	-855,64	1998,27	14,99
218	0	C_SLU_STATICA	-164,47	-1446,42	1998,27	12,15
218	0,65	C_SLU_STATICA	-164,47	-1420,53	1998,27	12,15
218	1,3	C_SLU_STATICA	-164,47	-1394,63	1998,27	12,15
218	0	C_SLV_SX-q=1.5	98,02	-931,42	1998,27	20,39
218	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	98,02	-911,50	1998,27	20,39
218	1,3	C_SLV_SX-q=1.5	98,02	-891,58	1998,27	20,39
218	0	C_SLV_SX-q=1.5	-270,20	-1000,07	1998,27	7,40
218	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-270,20	-980,15	1998,27	7,40
218	1,3	C_SLV_SX-q=1.5	-270,20	-960,23	1998,27	7,40
218	0	C_SLV_SY-q=1.5	24,22	-944,48	1998,27	82,49
218	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	24,22	-924,56	1998,27	82,49
218	1,3	C_SLV_SY-q=1.5	24,22	-904,64	1998,27	82,49
218	0	C_SLV_SY-q=1.5	-196,40	-987,01	1998,27	10,17
218	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-196,40	-967,09	1998,27	10,17
218	1,3	C_SLV_SY-q=1.5	-196,40	-947,17	1998,27	10,17
219	0	C_SLU_STATICA	-164,47	-1394,63	1998,27	12,15
219	0,5	C_SLU_STATICA	-164,47	-1374,71	1998,27	12,15
219	1	C_SLU_STATICA	-164,47	-1354,79	1998,27	12,15
219	0	C_SLV_SX-q=1.5	97,78	-892,67	1998,27	20,44
219	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	97,78	-877,35	1998,27	20,44
219	1	C_SLV_SX-q=1.5	97,78	-862,02	1998,27	20,44
219	0	C_SLV_SX-q=1.5	-269,95	-959,14	1998,27	7,40
219	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-269,95	-943,82	1998,27	7,40
219	1	C_SLV_SX-q=1.5	-269,95	-928,50	1998,27	7,40
219	0	C_SLV_SY-q=1.5	24,10	-905,17	1998,27	82,91
219	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	24,10	-889,85	1998,27	82,91
219	1	C_SLV_SY-q=1.5	24,10	-874,53	1998,27	82,91
219	0	C_SLV_SY-q=1.5	-196,27	-946,64	1998,27	10,18
219	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-196,27	-931,32	1998,27	10,18
219	1	C_SLV_SY-q=1.5	-196,27	-915,99	1998,27	10,18
220	0	C_SLU_STATICA	-164,47	-1354,79	1998,27	12,15
220	0,5	C_SLU_STATICA	-164,47	-1334,87	1998,27	12,15
220	1	C_SLU_STATICA	-164,47	-1314,95	1998,27	12,15
220	0	C_SLV_SX-q=1.5	97,49	-863,01	1998,27	20,50
220	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	97,49	-847,68	1998,27	20,50

220	1	C_SLV_SX-q=1.5	97,49	-832,36	1998,27	20,50
220	0	C_SLV_SX-q=1.5	-269,66	-927,51	1998,27	7,41
220	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-269,66	-912,19	1998,27	7,41
220	1	C_SLV_SX-q=1.5	-269,66	-896,87	1998,27	7,41
220	0	C_SLV_SY-q=1.5	23,96	-875,01	1998,27	83,41
220	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	23,96	-859,69	1998,27	83,41
220	1	C_SLV_SY-q=1.5	23,96	-844,36	1998,27	83,41
220	0	C_SLV_SY-q=1.5	-196,13	-915,51	1998,27	10,19
220	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-196,13	-900,19	1998,27	10,19
220	1	C_SLV_SY-q=1.5	-196,13	-884,87	1998,27	10,19
231	0	C_SLU_STATICA	85,69	-1011,38	1998,27	23,32
231	0,65	C_SLU_STATICA	85,69	-985,48	1998,27	23,32
231	1,3	C_SLU_STATICA	85,69	-959,59	1998,27	23,32
231	0	C_SLV_SX-q=1.5	342,74	-640,66	1998,27	5,83
231	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	342,74	-620,74	1998,27	5,83
231	1,3	C_SLV_SX-q=1.5	342,74	-600,82	1998,27	5,83
231	0	C_SLV_SX-q=1.5	-201,38	-736,50	1998,27	9,92
231	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-201,38	-716,58	1998,27	9,92
231	1,3	C_SLV_SX-q=1.5	-201,38	-696,66	1998,27	9,92
231	0	C_SLV_SY-q=1.5	278,32	-641,54	1998,27	7,18
231	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	278,32	-621,62	1998,27	7,18
231	1,3	C_SLV_SY-q=1.5	278,32	-601,70	1998,27	7,18
231	0	C_SLV_SY-q=1.5	-136,97	-735,62	1998,27	14,59
231	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-136,97	-715,70	1998,27	14,59
231	1,3	C_SLV_SY-q=1.5	-136,97	-695,78	1998,27	14,59
232	0	C_SLU_STATICA	85,69	-959,59	1998,27	23,32
232	0,5	C_SLU_STATICA	85,69	-939,67	1998,27	23,32
232	1	C_SLU_STATICA	85,69	-919,75	1998,27	23,32
232	0	C_SLV_SX-q=1.5	342,58	-601,74	1998,27	5,83
232	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	342,58	-586,41	1998,27	5,83
232	1	C_SLV_SX-q=1.5	342,58	-571,09	1998,27	5,83
232	0	C_SLV_SX-q=1.5	-201,22	-695,74	1998,27	9,93
232	0,5	C_SLV_SX-q=1.5	-201,22	-680,42	1998,27	9,93
232	1	C_SLV_SX-q=1.5	-201,22	-665,09	1998,27	9,93
232	0	C_SLV_SY-q=1.5	278,22	-602,22	1998,27	7,18
232	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	278,22	-586,90	1998,27	7,18
232	1	C_SLV_SY-q=1.5	278,22	-571,57	1998,27	7,18
232	0	C_SLV_SY-q=1.5	-136,86	-695,26	1998,27	14,60
232	0,5	C_SLV_SY-q=1.5	-136,86	-679,93	1998,27	14,60
232	1	C_SLV_SY-q=1.5	-136,86	-664,61	1998,27	14,60
250	0	C_SLU_STATICA	-4,58	-991,82	1998,27	436,02
250	0,3825	C_SLU_STATICA	-4,58	-976,58	1998,27	436,02
250	0,765	C_SLU_STATICA	-4,58	-961,34	1998,27	436,02
250	0	C_SLV_SX-q=1.5	183,92	-607,16	1998,27	10,86
250	0,3825	C_SLV_SX-q=1.5	183,92	-595,44	1998,27	10,86

250	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	183,92	-583,71	1998,27	10,86
250	0	C_SLV_SX-q=1.5	-189,89	-711,46	1998,27	10,52
250	0,3825	C_SLV_SX-q=1.5	-189,89	-699,74	1998,27	10,52
250	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-189,89	-688,02	1998,27	10,52
250	0	C_SLV_SY-q=1.5	63,54	-620,19	1998,27	31,45
250	0,3825	C_SLV_SY-q=1.5	63,54	-608,47	1998,27	31,45
250	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	63,54	-596,74	1998,27	31,45
250	0	C_SLV_SY-q=1.5	-69,51	-698,43	1998,27	28,75
250	0,3825	C_SLV_SY-q=1.5	-69,51	-686,71	1998,27	28,75
250	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-69,51	-674,99	1998,27	28,75
264	0,15	C_SLU_STATICA	-53,77	-712,21	1998,27	37,16
264	0,7075	C_SLU_STATICA	-53,77	-690,00	1998,27	37,16
264	1,265	C_SLU_STATICA	-53,77	-667,79	1998,27	37,16
264	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	135,06	-511,49	1998,27	14,80
264	0,7075	C_SLV_SX-q=1.5	135,06	-494,41	1998,27	14,80
264	1,265	C_SLV_SX-q=1.5	135,06	-477,32	1998,27	14,80
264	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-235,73	-577,79	1998,27	8,48
264	0,7075	C_SLV_SX-q=1.5	-235,73	-560,70	1998,27	8,48
264	1,265	C_SLV_SX-q=1.5	-235,73	-543,62	1998,27	8,48
264	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	257,93	-516,57	1998,27	7,75
264	0,7075	C_SLV_SY-q=1.5	257,93	-499,49	1998,27	7,75
264	1,265	C_SLV_SY-q=1.5	257,93	-482,40	1998,27	7,75
264	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-358,59	-572,70	1998,27	5,57
264	0,7075	C_SLV_SY-q=1.5	-358,59	-555,62	1998,27	5,57
264	1,265	C_SLV_SY-q=1.5	-358,59	-538,53	1998,27	5,57
265	0	C_SLU_STATICA	-53,77	-667,79	1998,27	37,16
265	0,4825	C_SLU_STATICA	-53,77	-648,57	1998,27	37,16
265	0,965	C_SLU_STATICA	-53,77	-629,34	1998,27	37,16
265	0	C_SLV_SX-q=1.5	135,00	-478,03	1998,27	14,80
265	0,4825	C_SLV_SX-q=1.5	135,00	-463,24	1998,27	14,80
265	0,965	C_SLV_SX-q=1.5	135,00	-448,46	1998,27	14,80
265	0	C_SLV_SX-q=1.5	-235,67	-542,91	1998,27	8,48
265	0,4825	C_SLV_SX-q=1.5	-235,67	-528,12	1998,27	8,48
265	0,965	C_SLV_SX-q=1.5	-235,67	-513,33	1998,27	8,48
265	0	C_SLV_SY-q=1.5	257,80	-483,32	1998,27	7,75
265	0,4825	C_SLV_SY-q=1.5	257,80	-468,54	1998,27	7,75
265	0,965	C_SLV_SY-q=1.5	257,80	-453,75	1998,27	7,75
265	0	C_SLV_SY-q=1.5	-358,47	-537,61	1998,27	5,57
265	0,4825	C_SLV_SY-q=1.5	-358,47	-522,83	1998,27	5,57
265	0,965	C_SLV_SY-q=1.5	-358,47	-508,04	1998,27	5,57
266	0,15	C_SLU_STATICA	-62,00	-691,48	1998,27	32,23
266	0,7075	C_SLU_STATICA	-62,00	-669,27	1998,27	32,23
266	1,265	C_SLU_STATICA	-62,00	-647,05	1998,27	32,23
266	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	132,22	-495,69	1998,27	15,11
266	0,7075	C_SLV_SX-q=1.5	132,22	-478,60	1998,27	15,11

266	1,265	C_SLV_SX-q=1.5	132,22	-461,52	1998,27	15,11
266	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-243,45	-562,94	1998,27	8,21
266	0,7075	C_SLV_SX-q=1.5	-243,45	-545,85	1998,27	8,21
266	1,265	C_SLV_SX-q=1.5	-243,45	-528,77	1998,27	8,21
266	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	357,56	-503,20	1998,27	5,59
266	0,7075	C_SLV_SY-q=1.5	357,56	-486,12	1998,27	5,59
266	1,265	C_SLV_SY-q=1.5	357,56	-469,03	1998,27	5,59
266	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-468,78	-555,42	1998,27	4,26
266	0,7075	C_SLV_SY-q=1.5	-468,78	-538,34	1998,27	4,26
266	1,265	C_SLV_SY-q=1.5	-468,78	-521,25	1998,27	4,26
267	0	C_SLU_STATICA	-62,00	-647,05	1998,27	32,23
267	0,4825	C_SLU_STATICA	-62,00	-627,83	1998,27	32,23
267	0,965	C_SLU_STATICA	-62,00	-608,61	1998,27	32,23
267	0	C_SLV_SX-q=1.5	132,18	-462,12	1998,27	15,12
267	0,4825	C_SLV_SX-q=1.5	132,18	-447,33	1998,27	15,12
267	0,965	C_SLV_SX-q=1.5	132,18	-432,55	1998,27	15,12
267	0	C_SLV_SX-q=1.5	-243,41	-528,16	1998,27	8,21
267	0,4825	C_SLV_SX-q=1.5	-243,41	-513,38	1998,27	8,21
267	0,965	C_SLV_SX-q=1.5	-243,41	-498,59	1998,27	8,21
267	0	C_SLV_SY-q=1.5	357,47	-469,69	1998,27	5,59
267	0,4825	C_SLV_SY-q=1.5	357,47	-454,91	1998,27	5,59
267	0,965	C_SLV_SY-q=1.5	357,47	-440,12	1998,27	5,59
267	0	C_SLV_SY-q=1.5	-468,70	-520,59	1998,27	4,26
267	0,4825	C_SLV_SY-q=1.5	-468,70	-505,80	1998,27	4,26
267	0,965	C_SLV_SY-q=1.5	-468,70	-491,02	1998,27	4,26
270	0	C_SLU_STATICA	-159,06	-993,33	1998,27	12,56
270	0,2	C_SLU_STATICA	-159,06	-985,36	1998,27	12,56
270	0,4	C_SLU_STATICA	-159,06	-977,40	1998,27	12,56
270	0	C_SLV_SX-q=1.5	1121,42	-616,87	1998,27	1,78
270	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	1121,42	-610,75	1998,27	1,78
270	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	1121,42	-604,62	1998,27	1,78
270	0	C_SLV_SX-q=1.5	-	-715,73	1998,27	1,52
270	0,2	C_SLV_SX-q=1.5	1312,51	-709,60	1998,27	1,52
270	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	1312,51	-703,47	1998,27	1,52
270	0	C_SLV_SY-q=1.5	836,88	-613,90	1998,27	2,39
270	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	836,88	-607,77	1998,27	2,39
270	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	836,88	-601,64	1998,27	2,39
270	0	C_SLV_SY-q=1.5	1027,97	-718,71	1998,27	1,94
270	0,2	C_SLV_SY-q=1.5	1027,97	-712,58	1998,27	1,94
270	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	1027,97	-706,45	1998,27	1,94
309	0,15	C_SLU_STATICA	-134,57	-1104,29	1998,27	14,85
309	0,6325	C_SLU_STATICA	-134,57	-1085,07	1998,27	14,85

309	1,115	C_SLU_STATICA	-134,57	-1065,84	1998,27	14,85
309	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	539,49	-696,34	1998,27	3,70
309	0,6325	C_SLV_SX-q=1.5	539,49	-681,55	1998,27	3,70
309	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	539,49	-666,76	1998,27	3,70
309	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-766,52	-786,97	1998,27	2,61
309	0,6325	C_SLV_SX-q=1.5	-766,52	-772,18	1998,27	2,61
309	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-766,52	-757,39	1998,27	2,61
309	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	388,46	-673,28	1998,27	5,14
309	0,6325	C_SLV_SY-q=1.5	388,46	-658,49	1998,27	5,14
309	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	388,46	-643,70	1998,27	5,14
309	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-615,48	-810,03	1998,27	3,25
309	0,6325	C_SLV_SY-q=1.5	-615,48	-795,24	1998,27	3,25
309	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-615,48	-780,45	1998,27	3,25
310	0	C_SLU_STATICA	-134,57	-1065,84	1998,27	14,85
310	0,4825	C_SLU_STATICA	-134,57	-1046,62	1998,27	14,85
310	0,965	C_SLU_STATICA	-134,57	-1027,40	1998,27	14,85
310	0	C_SLV_SX-q=1.5	539,32	-667,66	1998,27	3,71
310	0,4825	C_SLV_SX-q=1.5	539,32	-652,88	1998,27	3,71
310	0,965	C_SLV_SX-q=1.5	539,32	-638,09	1998,27	3,71
310	0	C_SLV_SX-q=1.5	-766,34	-756,49	1998,27	2,61
310	0,4825	C_SLV_SX-q=1.5	-766,34	-741,71	1998,27	2,61
310	0,965	C_SLV_SX-q=1.5	-766,34	-726,92	1998,27	2,61
310	0	C_SLV_SY-q=1.5	388,34	-644,16	1998,27	5,15
310	0,4825	C_SLV_SY-q=1.5	388,34	-629,37	1998,27	5,15
310	0,965	C_SLV_SY-q=1.5	388,34	-614,58	1998,27	5,15
310	0	C_SLV_SY-q=1.5	-615,37	-780,00	1998,27	3,25
310	0,4825	C_SLV_SY-q=1.5	-615,37	-765,21	1998,27	3,25
310	0,965	C_SLV_SY-q=1.5	-615,37	-750,43	1998,27	3,25
392	0	C_SLU_STATICA	7,70	-608,61	1998,27	259,52
392	0,535	C_SLU_STATICA	7,70	-587,30	1998,27	259,52
392	1,07	C_SLU_STATICA	7,70	-565,98	1998,27	259,52
392	0	C_SLV_SX-q=1.5	79,74	-433,11	1998,27	25,06
392	0,535	C_SLV_SX-q=1.5	79,74	-416,71	1998,27	25,06
392	1,07	C_SLV_SX-q=1.5	79,74	-400,32	1998,27	25,06
392	0	C_SLV_SX-q=1.5	-68,86	-498,03	1998,27	29,02
392	0,535	C_SLV_SX-q=1.5	-68,86	-481,64	1998,27	29,02
392	1,07	C_SLV_SX-q=1.5	-68,86	-465,24	1998,27	29,02
392	0	C_SLV_SY-q=1.5	167,88	-440,73	1998,27	11,90
392	0,535	C_SLV_SY-q=1.5	167,88	-424,34	1998,27	11,90
392	1,07	C_SLV_SY-q=1.5	167,88	-407,94	1998,27	11,90
392	0	C_SLV_SY-q=1.5	-157,00	-490,41	1998,27	12,73
392	0,535	C_SLV_SY-q=1.5	-157,00	-474,01	1998,27	12,73
392	1,07	C_SLV_SY-q=1.5	-157,00	-457,61	1998,27	12,73
428	0	C_SLU_STATICA	6,83	-1012,13	1998,27	292,57
428	0,5375	C_SLU_STATICA	6,83	-990,71	1998,27	292,57

428	1,075	C_SLU_STATICA	6,83	-969,30	1998,27	292,57
428	0	C_SLV_SX-q=1.5	187,99	-634,01	1998,27	10,63
428	0,5375	C_SLV_SX-q=1.5	187,99	-617,54	1998,27	10,63
428	1,075	C_SLV_SX-q=1.5	187,99	-601,07	1998,27	10,63
428	0	C_SLV_SX-q=1.5	-179,00	-715,17	1998,27	11,16
428	0,5375	C_SLV_SX-q=1.5	-179,00	-698,70	1998,27	11,16
428	1,075	C_SLV_SX-q=1.5	-179,00	-682,23	1998,27	11,16
428	0	C_SLV_SY-q=1.5	73,21	-619,50	1998,27	27,29
428	0,5375	C_SLV_SY-q=1.5	73,21	-603,03	1998,27	27,29
428	1,075	C_SLV_SY-q=1.5	73,21	-586,56	1998,27	27,29
428	0	C_SLV_SY-q=1.5	-64,22	-729,68	1998,27	31,12
428	0,5375	C_SLV_SY-q=1.5	-64,22	-713,21	1998,27	31,12
428	1,075	C_SLV_SY-q=1.5	-64,22	-696,74	1998,27	31,12
429	0,225	C_SLU_STATICA	6,08	-901,15	1998,27	328,77
429	0,75	C_SLU_STATICA	6,08	-880,23	1998,27	328,77
429	1,275	C_SLU_STATICA	6,08	-859,31	1998,27	328,77
429	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	179,71	-549,47	1998,27	11,12
429	0,75	C_SLV_SX-q=1.5	179,71	-533,38	1998,27	11,12
429	1,275	C_SLV_SX-q=1.5	179,71	-517,29	1998,27	11,12
429	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-171,67	-628,80	1998,27	11,64
429	0,75	C_SLV_SX-q=1.5	-171,67	-612,71	1998,27	11,64
429	1,275	C_SLV_SX-q=1.5	-171,67	-596,62	1998,27	11,64
429	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	70,38	-528,38	1998,27	28,39
429	0,75	C_SLV_SY-q=1.5	70,38	-512,29	1998,27	28,39
429	1,275	C_SLV_SY-q=1.5	70,38	-496,20	1998,27	28,39
429	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-62,34	-649,89	1998,27	32,05
429	0,75	C_SLV_SY-q=1.5	-62,34	-633,80	1998,27	32,05
429	1,275	C_SLV_SY-q=1.5	-62,34	-617,71	1998,27	32,05
430	0,225	C_SLU_STATICA	3,24	-803,61	1998,27	616,18
430	0,9	C_SLU_STATICA	3,24	-776,72	1998,27	616,18
430	1,575	C_SLU_STATICA	3,24	-749,83	1998,27	616,18
430	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	165,08	-480,53	1998,27	12,10
430	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	165,08	-459,85	1998,27	12,10
430	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	165,08	-439,16	1998,27	12,10
430	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-160,86	-547,52	1998,27	12,42
430	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-160,86	-526,84	1998,27	12,42
430	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-160,86	-506,15	1998,27	12,42
430	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	64,30	-463,23	1998,27	31,08
430	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	64,30	-442,54	1998,27	31,08
430	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	64,30	-421,85	1998,27	31,08
430	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-60,08	-564,83	1998,27	33,26
430	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-60,08	-544,15	1998,27	33,26
430	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-60,08	-523,46	1998,27	33,26
433	0	C_SLU_STATICA	-0,90	-1019,34	1998,27	2212,92
433	0,5375	C_SLU_STATICA	-0,90	-997,93	1998,27	2212,92

433	1,075	C_SLU_STATICA	-0,90	-976,51	1998,27	2212,92
433	0	C_SLV_SX-q=1.5	218,73	-637,17	1998,27	9,14
433	0,5375	C_SLV_SX-q=1.5	218,73	-620,70	1998,27	9,14
433	1,075	C_SLV_SX-q=1.5	218,73	-604,23	1998,27	9,14
433	0	C_SLV_SX-q=1.5	-219,87	-718,70	1998,27	9,09
433	0,5375	C_SLV_SX-q=1.5	-219,87	-702,23	1998,27	9,09
433	1,075	C_SLV_SX-q=1.5	-219,87	-685,76	1998,27	9,09
433	0	C_SLV_SY-q=1.5	75,30	-661,15	1998,27	26,54
433	0,5375	C_SLV_SY-q=1.5	75,30	-644,68	1998,27	26,54
433	1,075	C_SLV_SY-q=1.5	75,30	-628,20	1998,27	26,54
433	0	C_SLV_SY-q=1.5	-76,44	-694,73	1998,27	26,14
433	0,5375	C_SLV_SY-q=1.5	-76,44	-678,25	1998,27	26,14
433	1,075	C_SLV_SY-q=1.5	-76,44	-661,78	1998,27	26,14
434	0,225	C_SLU_STATICA	-0,73	-858,67	1998,27	2756,23
434	1,65	C_SLU_STATICA	-0,73	-801,89	1998,27	2756,23
434	3,075	C_SLU_STATICA	-0,73	-745,12	1998,27	2756,23
434	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	200,62	-520,18	1998,27	9,96
434	1,65	C_SLV_SX-q=1.5	200,62	-476,51	1998,27	9,96
434	3,075	C_SLV_SX-q=1.5	200,62	-432,84	1998,27	9,96
434	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-201,54	-588,49	1998,27	9,92
434	1,65	C_SLV_SX-q=1.5	-201,54	-544,82	1998,27	9,92
434	3,075	C_SLV_SX-q=1.5	-201,54	-501,15	1998,27	9,92
434	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	68,72	-539,82	1998,27	29,08
434	1,65	C_SLV_SY-q=1.5	68,72	-496,15	1998,27	29,08
434	3,075	C_SLV_SY-q=1.5	68,72	-452,48	1998,27	29,08
434	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-69,63	-568,85	1998,27	28,70
434	1,65	C_SLV_SY-q=1.5	-69,63	-525,18	1998,27	28,70
434	3,075	C_SLV_SY-q=1.5	-69,63	-481,51	1998,27	28,70
437	0	C_SLU_STATICA	-1,93	-1026,98	1998,27	1037,52
437	0,5375	C_SLU_STATICA	-1,93	-1005,57	1998,27	1037,52
437	1,075	C_SLU_STATICA	-1,93	-984,16	1998,27	1037,52
437	0	C_SLV_SX-q=1.5	176,67	-649,33	1998,27	11,31
437	0,5375	C_SLV_SX-q=1.5	176,67	-632,86	1998,27	11,31
437	1,075	C_SLV_SX-q=1.5	176,67	-616,38	1998,27	11,31
437	0	C_SLV_SX-q=1.5	-179,12	-716,61	1998,27	11,16
437	0,5375	C_SLV_SX-q=1.5	-179,12	-700,13	1998,27	11,16
437	1,075	C_SLV_SX-q=1.5	-179,12	-683,66	1998,27	11,16
437	0	C_SLV_SY-q=1.5	66,03	-665,53	1998,27	30,26
437	0,5375	C_SLV_SY-q=1.5	66,03	-649,05	1998,27	30,26
437	1,075	C_SLV_SY-q=1.5	66,03	-632,58	1998,27	30,26
437	0	C_SLV_SY-q=1.5	-68,48	-700,41	1998,27	29,18
437	0,5375	C_SLV_SY-q=1.5	-68,48	-683,94	1998,27	29,18
437	1,075	C_SLV_SY-q=1.5	-68,48	-667,46	1998,27	29,18
438	0,225	C_SLU_STATICA	0,73	-864,98	1998,27	2748,65
438	1,65	C_SLU_STATICA	0,73	-808,21	1998,27	2748,65

438	3,075	C_SLU_STATICA	0,73	-751,44	1998,27	2748,65
438	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	163,88	-529,68	1998,27	12,19
438	1,65	C_SLV_SX-q=1.5	163,88	-486,01	1998,27	12,19
438	3,075	C_SLV_SX-q=1.5	163,88	-442,34	1998,27	12,19
438	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-163,05	-586,95	1998,27	12,26
438	1,65	C_SLV_SX-q=1.5	-163,05	-543,28	1998,27	12,26
438	3,075	C_SLV_SX-q=1.5	-163,05	-499,61	1998,27	12,26
438	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	62,55	-541,70	1998,27	31,95
438	1,65	C_SLV_SY-q=1.5	62,55	-498,03	1998,27	31,95
438	3,075	C_SLV_SY-q=1.5	62,55	-454,36	1998,27	31,95
438	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-61,72	-574,93	1998,27	32,38
438	1,65	C_SLV_SY-q=1.5	-61,72	-531,26	1998,27	32,38
438	3,075	C_SLV_SY-q=1.5	-61,72	-487,59	1998,27	32,38
440	0	C_SLU_STATICA	5,47	-493,89	1998,27	365,38
440	0,525	C_SLU_STATICA	5,47	-472,97	1998,27	365,38
440	1,05	C_SLU_STATICA	5,47	-452,06	1998,27	365,38
440	0	C_SLV_SX-q=1.5	67,79	-347,76	1998,27	29,48
440	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	67,79	-331,67	1998,27	29,48
440	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	67,79	-315,58	1998,27	29,48
440	0	C_SLV_SX-q=1.5	-60,02	-405,64	1998,27	33,29
440	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-60,02	-389,55	1998,27	33,29
440	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-60,02	-373,46	1998,27	33,29
440	0	C_SLV_SY-q=1.5	110,89	-355,04	1998,27	18,02
440	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	110,89	-338,95	1998,27	18,02
440	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	110,89	-322,86	1998,27	18,02
440	0	C_SLV_SY-q=1.5	-103,12	-398,36	1998,27	19,38
440	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-103,12	-382,27	1998,27	19,38
440	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-103,12	-366,18	1998,27	19,38
441	0,225	C_SLU_STATICA	3,87	-318,08	1998,27	516,21
441	0,9	C_SLU_STATICA	3,87	-291,18	1998,27	516,21
441	1,575	C_SLU_STATICA	3,87	-264,29	1998,27	516,21
441	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	57,91	-215,22	1998,27	34,51
441	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	57,91	-194,53	1998,27	34,51
441	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	57,91	-173,85	1998,27	34,51
441	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-52,60	-267,84	1998,27	37,99
441	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-52,60	-247,15	1998,27	37,99
441	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-52,60	-226,47	1998,27	37,99
441	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	87,78	-223,73	1998,27	22,76
441	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	87,78	-203,04	1998,27	22,76
441	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	87,78	-182,36	1998,27	22,76
441	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-82,46	-259,33	1998,27	24,23
441	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-82,46	-238,64	1998,27	24,23
441	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-82,46	-217,96	1998,27	24,23
443	0	C_SLU_STATICA	7,70	-473,16	1998,27	259,52
443	0,525	C_SLU_STATICA	7,70	-452,24	1998,27	259,52

443	1,05	C_SLU_STATICA	7,70	-431,32	1998,27	259,52
443	0	C_SLV_SX-q=1.5	77,18	-330,80	1998,27	25,89
443	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	77,18	-314,71	1998,27	25,89
443	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	77,18	-298,63	1998,27	25,89
443	0	C_SLV_SX-q=1.5	-66,30	-391,94	1998,27	30,14
443	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-66,30	-375,85	1998,27	30,14
443	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-66,30	-359,77	1998,27	30,14
443	0	C_SLV_SY-q=1.5	162,93	-338,48	1998,27	12,26
443	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	162,93	-322,39	1998,27	12,26
443	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	162,93	-306,30	1998,27	12,26
443	0	C_SLV_SY-q=1.5	-152,04	-384,27	1998,27	13,14
443	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-152,04	-368,18	1998,27	13,14
443	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-152,04	-352,09	1998,27	13,14
444	0,225	C_SLU_STATICA	5,86	-294,83	1998,27	340,88
444	0,9	C_SLU_STATICA	5,86	-267,94	1998,27	340,88
444	1,575	C_SLU_STATICA	5,86	-241,04	1998,27	340,88
444	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	45,30	-196,57	1998,27	44,12
444	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	45,30	-175,88	1998,27	44,12
444	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	45,30	-155,20	1998,27	44,12
444	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-37,08	-252,08	1998,27	53,89
444	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-37,08	-231,39	1998,27	53,89
444	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-37,08	-210,71	1998,27	53,89
444	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	86,64	-204,23	1998,27	23,06
444	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	86,64	-183,54	1998,27	23,06
444	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	86,64	-162,86	1998,27	23,06
444	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-78,43	-244,42	1998,27	25,48
444	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-78,43	-223,73	1998,27	25,48
444	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-78,43	-203,05	1998,27	25,48
451	0	C_SLU_STATICA	22,95	-1141,14	1998,27	87,09
451	0,5375	C_SLU_STATICA	22,95	-1119,73	1998,27	87,09
451	1,075	C_SLU_STATICA	22,95	-1098,31	1998,27	87,09
451	0	C_SLV_SX-q=1.5	164,62	-702,87	1998,27	12,14
451	0,5375	C_SLV_SX-q=1.5	164,62	-686,40	1998,27	12,14
451	1,075	C_SLV_SX-q=1.5	164,62	-669,93	1998,27	12,14
451	0	C_SLV_SX-q=1.5	-137,27	-785,87	1998,27	14,56
451	0,5375	C_SLV_SX-q=1.5	-137,27	-769,39	1998,27	14,56
451	1,075	C_SLV_SX-q=1.5	-137,27	-752,92	1998,27	14,56
451	0	C_SLV_SY-q=1.5	125,21	-704,43	1998,27	15,96
451	0,5375	C_SLV_SY-q=1.5	125,21	-687,95	1998,27	15,96
451	1,075	C_SLV_SY-q=1.5	125,21	-671,48	1998,27	15,96
451	0	C_SLV_SY-q=1.5	-97,86	-784,31	1998,27	20,42
451	0,5375	C_SLV_SY-q=1.5	-97,86	-767,84	1998,27	20,42
451	1,075	C_SLV_SY-q=1.5	-97,86	-751,37	1998,27	20,42
453	0,225	C_SLU_STATICA	1,26	-825,85	1998,27	1592,25
453	0,9	C_SLU_STATICA	1,26	-798,96	1998,27	1592,25

453	1,575	C_SLU_STATICA	1,26	-772,06	1998,27	1592,25
453	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	163,10	-496,90	1998,27	12,25
453	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	163,10	-476,21	1998,27	12,25
453	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	163,10	-455,52	1998,27	12,25
453	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-161,69	-555,43	1998,27	12,36
453	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-161,69	-534,74	1998,27	12,36
453	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-161,69	-514,06	1998,27	12,36
453	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	98,51	-499,51	1998,27	20,28
453	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	98,51	-478,83	1998,27	20,28
453	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	98,51	-458,14	1998,27	20,28
453	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-97,10	-552,81	1998,27	20,58
453	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-97,10	-532,13	1998,27	20,58
453	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-97,10	-511,44	1998,27	20,58
456	0,225	C_SLU_STATICA	125,38	-493,05	1998,27	15,94
456	0,9	C_SLU_STATICA	125,38	-466,16	1998,27	15,94
456	1,575	C_SLU_STATICA	125,38	-439,27	1998,27	15,94
456	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	213,73	-296,13	1998,27	9,35
456	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	213,73	-275,45	1998,27	9,35
456	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	213,73	-254,76	1998,27	9,35
456	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-55,80	-370,44	1998,27	35,81
456	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-55,80	-349,75	1998,27	35,81
456	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-55,80	-329,07	1998,27	35,81
456	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	177,15	-283,77	1998,27	11,28
456	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	177,15	-263,09	1998,27	11,28
456	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	177,15	-242,40	1998,27	11,28
456	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-19,22	-382,80	1998,27	104,00
456	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-19,22	-362,11	1998,27	104,00
456	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-19,22	-341,43	1998,27	104,00
458	0	C_SLU_STATICA	-111,88	-644,77	1998,27	17,86
458	0,525	C_SLU_STATICA	-111,88	-623,85	1998,27	17,86
458	1,05	C_SLU_STATICA	-111,88	-602,94	1998,27	17,86
458	0	C_SLV_SX-q=1.5	490,50	-403,98	1998,27	4,07
458	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	490,50	-387,89	1998,27	4,07
458	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	490,50	-371,81	1998,27	4,07
458	0	C_SLV_SX-q=1.5	-636,00	-476,14	1998,27	3,14
458	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-636,00	-460,05	1998,27	3,14
458	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-636,00	-443,96	1998,27	3,14
458	0	C_SLV_SY-q=1.5	369,59	-404,20	1998,27	5,41
458	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	369,59	-388,11	1998,27	5,41
458	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	369,59	-372,02	1998,27	5,41
458	0	C_SLV_SY-q=1.5	-515,09	-475,93	1998,27	3,88
458	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-515,09	-459,84	1998,27	3,88
458	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-515,09	-443,75	1998,27	3,88
464	0	C_SLU_STATICA	-4,58	-961,34	1998,27	436,02
464	0,525	C_SLU_STATICA	-4,58	-940,43	1998,27	436,02

464	1,05	C_SLU_STATICA	-4,58	-919,51	1998,27	436,02
464	0	C_SLV_SX-q=1.5	182,13	-585,56	1998,27	10,97
464	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	182,13	-569,47	1998,27	10,97
464	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	182,13	-553,38	1998,27	10,97
464	0	C_SLV_SX-q=1.5	-188,10	-686,18	1998,27	10,62
464	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-188,10	-670,09	1998,27	10,62
464	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-188,10	-654,00	1998,27	10,62
464	0	C_SLV_SY-q=1.5	62,85	-597,55	1998,27	31,79
464	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	62,85	-581,46	1998,27	31,79
464	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	62,85	-565,37	1998,27	31,79
464	0	C_SLV_SY-q=1.5	-68,83	-674,18	1998,27	29,03
464	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-68,83	-658,09	1998,27	29,03
464	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-68,83	-642,00	1998,27	29,03
465	0,225	C_SLU_STATICA	-1,92	-800,52	1998,27	1042,94
465	0,9	C_SLU_STATICA	-1,92	-773,62	1998,27	1042,94
465	1,575	C_SLU_STATICA	-1,92	-746,73	1998,27	1042,94
465	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	167,45	-468,81	1998,27	11,93
465	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	167,45	-448,12	1998,27	11,93
465	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	167,45	-427,43	1998,27	11,93
465	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-170,01	-555,23	1998,27	11,75
465	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-170,01	-534,54	1998,27	11,75
465	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-170,01	-513,86	1998,27	11,75
465	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	57,98	-474,69	1998,27	34,47
465	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	57,98	-454,01	1998,27	34,47
465	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	57,98	-433,32	1998,27	34,47
465	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-60,54	-549,34	1998,27	33,01
465	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-60,54	-528,65	1998,27	33,01
465	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-60,54	-507,97	1998,27	33,01
467	0	C_SLU_STATICA	0,67	-961,44	1998,27	3000,40
467	0,525	C_SLU_STATICA	0,67	-940,52	1998,27	3000,40
467	1,05	C_SLU_STATICA	0,67	-919,61	1998,27	3000,40
467	0	C_SLV_SX-q=1.5	171,26	-594,57	1998,27	11,67
467	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	171,26	-578,48	1998,27	11,67
467	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	171,26	-562,39	1998,27	11,67
467	0	C_SLV_SX-q=1.5	-170,54	-671,53	1998,27	11,72
467	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-170,54	-655,44	1998,27	11,72
467	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-170,54	-639,35	1998,27	11,72
467	0	C_SLV_SY-q=1.5	55,69	-615,58	1998,27	35,89
467	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	55,69	-599,49	1998,27	35,89
467	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	55,69	-583,40	1998,27	35,89
467	0	C_SLV_SY-q=1.5	-54,97	-650,53	1998,27	36,35
467	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-54,97	-634,44	1998,27	36,35
467	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-54,97	-618,35	1998,27	36,35
468	0,225	C_SLU_STATICA	0,04	-801,58	1998,27	54007,23
468	0,9	C_SLU_STATICA	0,04	-774,69	1998,27	54007,23

468	1,575	C_SLU_STATICA	0,04	-747,79	1998,27	54007,23
468	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	155,58	-478,65	1998,27	12,84
468	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	155,58	-457,97	1998,27	12,84
468	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	155,58	-437,28	1998,27	12,84
468	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-155,60	-541,55	1998,27	12,84
468	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-155,60	-520,86	1998,27	12,84
468	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-155,60	-500,18	1998,27	12,84
468	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	50,16	-495,21	1998,27	39,84
468	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	50,16	-474,52	1998,27	39,84
468	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	50,16	-453,84	1998,27	39,84
468	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-50,18	-524,99	1998,27	39,83
468	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-50,18	-504,30	1998,27	39,83
468	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-50,18	-483,62	1998,27	39,83
470	0	C_SLU_STATICA	1,06	-960,76	1998,27	1885,16
470	0,525	C_SLU_STATICA	1,06	-939,85	1998,27	1885,16
470	1,05	C_SLU_STATICA	1,06	-918,93	1998,27	1885,16
470	0	C_SLV_SX-q=1.5	180,24	-594,28	1998,27	11,09
470	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	180,24	-578,19	1998,27	11,09
470	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	180,24	-562,10	1998,27	11,09
470	0	C_SLV_SX-q=1.5	-178,83	-671,83	1998,27	11,17
470	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-178,83	-655,74	1998,27	11,17
470	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-178,83	-639,65	1998,27	11,17
470	0	C_SLV_SY-q=1.5	64,35	-616,57	1998,27	31,05
470	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	64,35	-600,48	1998,27	31,05
470	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	64,35	-584,39	1998,27	31,05
470	0	C_SLV_SY-q=1.5	-62,95	-649,54	1998,27	31,74
470	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-62,95	-633,45	1998,27	31,74
470	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-62,95	-617,36	1998,27	31,74
471	0,225	C_SLU_STATICA	0,09	-800,27	1998,27	21720,30
471	0,9	C_SLU_STATICA	0,09	-773,38	1998,27	21720,30
471	1,575	C_SLU_STATICA	0,09	-746,49	1998,27	21720,30
471	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	165,94	-479,47	1998,27	12,04
471	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	165,94	-458,78	1998,27	12,04
471	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	165,94	-438,10	1998,27	12,04
471	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-165,79	-539,84	1998,27	12,05
471	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-165,79	-519,16	1998,27	12,05
471	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-165,79	-498,47	1998,27	12,05
471	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	58,00	-496,32	1998,27	34,45
471	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	58,00	-475,64	1998,27	34,45
471	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	58,00	-454,95	1998,27	34,45
471	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-57,85	-522,99	1998,27	34,54
471	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-57,85	-502,30	1998,27	34,54
471	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-57,85	-481,62	1998,27	34,54
473	0	C_SLU_STATICA	-3,16	-975,85	1998,27	633,37
473	0,525	C_SLU_STATICA	-3,16	-954,93	1998,27	633,37

473	1,05	C_SLU_STATICA	-3,16	-934,02	1998,27	633,37
473	0	C_SLV_SX-q=1.5	155,25	-603,76	1998,27	12,87
473	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	155,25	-587,67	1998,27	12,87
473	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	155,25	-571,58	1998,27	12,87
473	0	C_SLV_SX-q=1.5	-159,06	-678,76	1998,27	12,56
473	0,525	C_SLV_SX-q=1.5	-159,06	-662,67	1998,27	12,56
473	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-159,06	-646,58	1998,27	12,56
473	0	C_SLV_SY-q=1.5	93,32	-614,88	1998,27	21,41
473	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	93,32	-598,79	1998,27	21,41
473	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	93,32	-582,70	1998,27	21,41
473	0	C_SLV_SY-q=1.5	-97,12	-667,64	1998,27	20,58
473	0,525	C_SLV_SY-q=1.5	-97,12	-651,55	1998,27	20,58
473	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-97,12	-635,46	1998,27	20,58
474	0,225	C_SLU_STATICA	-0,82	-827,25	1998,27	2425,08
474	0,9	C_SLU_STATICA	-0,82	-800,35	1998,27	2425,08
474	1,575	C_SLU_STATICA	-0,82	-773,46	1998,27	2425,08
474	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	138,40	-495,98	1998,27	14,44
474	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	138,40	-475,30	1998,27	14,44
474	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	138,40	-454,61	1998,27	14,44
474	0,225	C_SLV_SX-q=1.5	-139,25	-557,49	1998,27	14,35
474	0,9	C_SLV_SX-q=1.5	-139,25	-536,80	1998,27	14,35
474	1,575	C_SLV_SX-q=1.5	-139,25	-516,12	1998,27	14,35
474	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	82,14	-504,38	1998,27	24,33
474	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	82,14	-483,69	1998,27	24,33
474	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	82,14	-463,01	1998,27	24,33
474	0,225	C_SLV_SY-q=1.5	-83,00	-549,09	1998,27	24,08
474	0,9	C_SLV_SY-q=1.5	-83,00	-528,41	1998,27	24,08
474	1,575	C_SLV_SY-q=1.5	-83,00	-507,72	1998,27	24,08
507	0	C_SLU_STATICA	20,87	-1039,90	1998,27	95,77
507	0,0975	C_SLU_STATICA	20,87	-1036,01	1998,27	95,77
507	0,195	C_SLU_STATICA	20,87	-1032,13	1998,27	95,77
507	0	C_SLV_SX-q=1.5	159,86	-625,06	1998,27	12,50
507	0,0975	C_SLV_SX-q=1.5	159,86	-622,08	1998,27	12,50
507	0,195	C_SLV_SX-q=1.5	159,86	-619,09	1998,27	12,50
507	0	C_SLV_SX-q=1.5	-135,06	-708,18	1998,27	14,80
507	0,0975	C_SLV_SX-q=1.5	-135,06	-705,19	1998,27	14,80
507	0,195	C_SLV_SX-q=1.5	-135,06	-702,20	1998,27	14,80
507	0	C_SLV_SY-q=1.5	125,88	-620,31	1998,27	15,87
507	0,0975	C_SLV_SY-q=1.5	125,88	-617,32	1998,27	15,87
507	0,195	C_SLV_SY-q=1.5	125,88	-614,33	1998,27	15,87
507	0	C_SLV_SY-q=1.5	-101,08	-712,93	1998,27	19,77
507	0,0975	C_SLV_SY-q=1.5	-101,08	-709,94	1998,27	19,77
507	0,195	C_SLV_SY-q=1.5	-101,08	-706,95	1998,27	19,77
514	0,35	C_SLU_STATICA	1,47	-911,20	1998,27	1361,22
514	0,715	C_SLU_STATICA	1,47	-896,66	1998,27	1361,22

514	1,08	C_SLU_STATICA	1,47	-882,12	1998,27	1361,22
514	0,35	C_SLV_SX-q=1.5	177,62	-558,00	1998,27	11,25
514	0,715	C_SLV_SX-q=1.5	177,62	-546,82	1998,27	11,25
514	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	177,62	-535,63	1998,27	11,25
514	0,35	C_SLV_SX-q=1.5	-175,96	-625,99	1998,27	11,36
514	0,715	C_SLV_SX-q=1.5	-175,96	-614,80	1998,27	11,36
514	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	-175,96	-603,62	1998,27	11,36
514	0,35	C_SLV_SY-q=1.5	107,75	-559,63	1998,27	18,55
514	0,715	C_SLV_SY-q=1.5	107,75	-548,44	1998,27	18,55
514	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	107,75	-537,26	1998,27	18,55
514	0,35	C_SLV_SY-q=1.5	-106,09	-624,36	1998,27	18,84
514	0,715	C_SLV_SY-q=1.5	-106,09	-613,18	1998,27	18,84
514	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	-106,09	-601,99	1998,27	18,84
516	0	C_SLU_STATICA	69,54	-909,37	1998,27	28,73
516	0,5725	C_SLU_STATICA	69,54	-886,56	1998,27	28,73
516	1,145	C_SLU_STATICA	69,54	-863,75	1998,27	28,73
516	0	C_SLV_SX-q=1.5	440,95	-551,27	1998,27	4,53
516	0,5725	C_SLV_SX-q=1.5	440,95	-533,72	1998,27	4,53
516	1,145	C_SLV_SX-q=1.5	440,95	-516,18	1998,27	4,53
516	0	C_SLV_SX-q=1.5	-342,45	-637,58	1998,27	5,84
516	0,5725	C_SLV_SX-q=1.5	-342,45	-620,04	1998,27	5,84
516	1,145	C_SLV_SX-q=1.5	-342,45	-602,49	1998,27	5,84
516	0	C_SLV_SY-q=1.5	355,83	-527,21	1998,27	5,62
516	0,5725	C_SLV_SY-q=1.5	355,83	-509,66	1998,27	5,62
516	1,145	C_SLV_SY-q=1.5	355,83	-492,12	1998,27	5,62
516	0	C_SLV_SY-q=1.5	-257,32	-661,64	1998,27	7,77
516	0,5725	C_SLV_SY-q=1.5	-257,32	-644,10	1998,27	7,77
516	1,145	C_SLV_SY-q=1.5	-257,32	-626,56	1998,27	7,77
517	0,35	C_SLU_STATICA	125,17	-579,94	1998,27	15,96
517	0,715	C_SLU_STATICA	125,17	-565,40	1998,27	15,96
517	1,08	C_SLU_STATICA	125,17	-550,86	1998,27	15,96
517	0,35	C_SLV_SX-q=1.5	228,67	-361,64	1998,27	8,74
517	0,715	C_SLV_SX-q=1.5	228,67	-350,46	1998,27	8,74
517	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	228,67	-339,27	1998,27	8,74
517	0,35	C_SLV_SX-q=1.5	-70,99	-438,25	1998,27	28,15
517	0,715	C_SLV_SX-q=1.5	-70,99	-427,07	1998,27	28,15
517	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	-70,99	-415,88	1998,27	28,15
517	0,35	C_SLV_SY-q=1.5	187,76	-344,47	1998,27	10,64
517	0,715	C_SLV_SY-q=1.5	187,76	-333,28	1998,27	10,64
517	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	187,76	-322,10	1998,27	10,64
517	0,35	C_SLV_SY-q=1.5	-30,08	-455,43	1998,27	66,44
517	0,715	C_SLV_SY-q=1.5	-30,08	-444,24	1998,27	66,44
517	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	-30,08	-433,06	1998,27	66,44
533	0	C_SLU_STATICA	5,47	-586,72	1998,27	365,38
533	0,38833	C_SLU_STATICA	5,47	-571,25	1998,27	365,38

533	0,77667	C_SLU_STATICA	5,47	-555,77	1998,27	365,38
533	0	C_SLV_SX-q=1.5	71,42	-417,07	1998,27	27,98
533	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	71,42	-405,17	1998,27	27,98
533	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	71,42	-393,27	1998,27	27,98
533	0	C_SLV_SX-q=1.5	-63,65	-479,14	1998,27	31,39
533	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	-63,65	-467,24	1998,27	31,39
533	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	-63,65	-455,34	1998,27	31,39
533	0	C_SLV_SY-q=1.5	117,86	-423,01	1998,27	16,95
533	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	117,86	-411,11	1998,27	16,95
533	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	117,86	-399,21	1998,27	16,95
533	0	C_SLV_SY-q=1.5	-110,09	-473,20	1998,27	18,15
533	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	-110,09	-461,30	1998,27	18,15
533	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	-110,09	-449,40	1998,27	18,15
534	0	C_SLU_STATICA	5,47	-555,77	1998,27	365,38
534	0,38833	C_SLU_STATICA	5,47	-540,30	1998,27	365,38
534	0,77667	C_SLU_STATICA	5,47	-524,83	1998,27	365,38
534	0	C_SLV_SX-q=1.5	70,76	-393,88	1998,27	28,24
534	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	70,76	-381,98	1998,27	28,24
534	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	70,76	-370,08	1998,27	28,24
534	0	C_SLV_SX-q=1.5	-62,99	-454,72	1998,27	31,72
534	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	-62,99	-442,82	1998,27	31,72
534	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	-62,99	-430,92	1998,27	31,72
534	0	C_SLV_SY-q=1.5	116,59	-400,18	1998,27	17,14
534	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	116,59	-388,28	1998,27	17,14
534	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	116,59	-376,38	1998,27	17,14
534	0	C_SLV_SY-q=1.5	-108,82	-448,42	1998,27	18,36
534	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	-108,82	-436,52	1998,27	18,36
534	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	-108,82	-424,62	1998,27	18,36
535	0	C_SLU_STATICA	5,47	-524,83	1998,27	365,38
535	0,38833	C_SLU_STATICA	5,47	-509,36	1998,27	365,38
535	0,77667	C_SLU_STATICA	5,47	-493,89	1998,27	365,38
535	0	C_SLV_SX-q=1.5	69,72	-370,71	1998,27	28,66
535	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	69,72	-358,81	1998,27	28,66
535	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	69,72	-346,91	1998,27	28,66
535	0	C_SLV_SX-q=1.5	-61,95	-430,29	1998,27	32,26
535	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	-61,95	-418,39	1998,27	32,26
535	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	-61,95	-406,49	1998,27	32,26
535	0	C_SLV_SY-q=1.5	114,59	-377,42	1998,27	17,44
535	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	114,59	-365,52	1998,27	17,44
535	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	114,59	-353,62	1998,27	17,44
535	0	C_SLV_SY-q=1.5	-106,82	-423,58	1998,27	18,71
535	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	-106,82	-411,68	1998,27	18,71
535	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	-106,82	-399,78	1998,27	18,71
539	0,4	C_SLU_STATICA	-111,88	-689,79	1998,27	17,86
539	0,5825	C_SLU_STATICA	-111,88	-682,52	1998,27	17,86

539	0,765	C_SLU_STATICA	-111,88	-675,25	1998,27	17,86
539	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	493,70	-438,71	1998,27	4,05
539	0,5825	C_SLV_SX-q=1.5	493,70	-433,11	1998,27	4,05
539	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	493,70	-427,52	1998,27	4,05
539	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-639,21	-510,67	1998,27	3,13
539	0,5825	C_SLV_SX-q=1.5	-639,21	-505,08	1998,27	3,13
539	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-639,21	-499,49	1998,27	3,13
539	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	371,79	-438,83	1998,27	5,37
539	0,5825	C_SLV_SY-q=1.5	371,79	-433,23	1998,27	5,37
539	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	371,79	-427,64	1998,27	5,37
539	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-517,29	-510,56	1998,27	3,86
539	0,5825	C_SLV_SY-q=1.5	-517,29	-504,96	1998,27	3,86
539	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-517,29	-499,37	1998,27	3,86
540	0	C_SLU_STATICA	-111,88	-675,25	1998,27	17,86
540	0,3825	C_SLU_STATICA	-111,88	-660,01	1998,27	17,86
540	0,765	C_SLU_STATICA	-111,88	-644,77	1998,27	17,86
540	0	C_SLV_SX-q=1.5	492,91	-427,58	1998,27	4,05
540	0,3825	C_SLV_SX-q=1.5	492,91	-415,86	1998,27	4,05
540	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	492,91	-404,14	1998,27	4,05
540	0	C_SLV_SX-q=1.5	-638,42	-499,43	1998,27	3,13
540	0,3825	C_SLV_SX-q=1.5	-638,42	-487,70	1998,27	3,13
540	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-638,42	-475,98	1998,27	3,13
540	0	C_SLV_SY-q=1.5	371,25	-427,70	1998,27	5,38
540	0,3825	C_SLV_SY-q=1.5	371,25	-415,97	1998,27	5,38
540	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	371,25	-404,25	1998,27	5,38
540	0	C_SLV_SY-q=1.5	-516,75	-499,31	1998,27	3,87
540	0,3825	C_SLV_SY-q=1.5	-516,75	-487,59	1998,27	3,87
540	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-516,75	-475,87	1998,27	3,87
541	0,4	C_SLU_STATICA	0,67	-1006,46	1998,27	3000,40
541	0,5825	C_SLU_STATICA	0,67	-999,19	1998,27	3000,40
541	0,765	C_SLU_STATICA	0,67	-991,92	1998,27	3000,40
541	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	173,50	-626,83	1998,27	11,52
541	0,5825	C_SLV_SX-q=1.5	173,50	-621,24	1998,27	11,52
541	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	173,50	-615,64	1998,27	11,52
541	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-172,78	-708,53	1998,27	11,57
541	0,5825	C_SLV_SX-q=1.5	-172,78	-702,94	1998,27	11,57
541	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-172,78	-697,35	1998,27	11,57
541	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	56,48	-649,34	1998,27	35,38
541	0,5825	C_SLV_SY-q=1.5	56,48	-643,75	1998,27	35,38
541	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	56,48	-638,15	1998,27	35,38
541	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-55,77	-686,02	1998,27	35,83
541	0,5825	C_SLV_SY-q=1.5	-55,77	-680,43	1998,27	35,83
541	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-55,77	-674,84	1998,27	35,83
542	0	C_SLU_STATICA	0,67	-991,92	1998,27	3000,40
542	0,3825	C_SLU_STATICA	0,67	-976,68	1998,27	3000,40

542	0,765	C_SLU_STATICA	0,67	-961,44	1998,27	3000,40
542	0	C_SLV_SX-q=1.5	172,94	-616,60	1998,27	11,55
542	0,3825	C_SLV_SX-q=1.5	172,94	-604,88	1998,27	11,55
542	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	172,94	-593,16	1998,27	11,55
542	0	C_SLV_SX-q=1.5	-172,23	-696,39	1998,27	11,60
542	0,3825	C_SLV_SX-q=1.5	-172,23	-684,66	1998,27	11,60
542	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-172,23	-672,94	1998,27	11,60
542	0	C_SLV_SY-q=1.5	56,29	-638,51	1998,27	35,50
542	0,3825	C_SLV_SY-q=1.5	56,29	-626,79	1998,27	35,50
542	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	56,29	-615,07	1998,27	35,50
542	0	C_SLV_SY-q=1.5	-55,57	-674,48	1998,27	35,96
542	0,3825	C_SLV_SY-q=1.5	-55,57	-662,76	1998,27	35,96
542	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-55,57	-651,04	1998,27	35,96
543	0,4	C_SLU_STATICA	1,06	-1005,78	1998,27	1885,16
543	0,5825	C_SLU_STATICA	1,06	-998,51	1998,27	1885,16
543	0,765	C_SLU_STATICA	1,06	-991,24	1998,27	1885,16
543	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	182,49	-626,58	1998,27	10,95
543	0,5825	C_SLV_SX-q=1.5	182,49	-620,99	1998,27	10,95
543	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	182,49	-615,39	1998,27	10,95
543	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-181,09	-708,79	1998,27	11,03
543	0,5825	C_SLV_SX-q=1.5	-181,09	-703,20	1998,27	11,03
543	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-181,09	-697,61	1998,27	11,03
543	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	65,15	-650,37	1998,27	30,67
543	0,5825	C_SLV_SY-q=1.5	65,15	-644,78	1998,27	30,67
543	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	65,15	-639,19	1998,27	30,67
543	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-63,74	-685,00	1998,27	31,35
543	0,5825	C_SLV_SY-q=1.5	-63,74	-679,41	1998,27	31,35
543	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-63,74	-673,81	1998,27	31,35
544	0	C_SLU_STATICA	1,06	-991,24	1998,27	1885,16
544	0,3825	C_SLU_STATICA	1,06	-976,00	1998,27	1885,16
544	0,765	C_SLU_STATICA	1,06	-960,76	1998,27	1885,16
544	0	C_SLV_SX-q=1.5	181,94	-616,33	1998,27	10,98
544	0,3825	C_SLV_SX-q=1.5	181,94	-604,61	1998,27	10,98
544	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	181,94	-592,89	1998,27	10,98
544	0	C_SLV_SX-q=1.5	-180,53	-696,67	1998,27	11,07
544	0,3825	C_SLV_SX-q=1.5	-180,53	-684,95	1998,27	11,07
544	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-180,53	-673,22	1998,27	11,07
544	0	C_SLV_SY-q=1.5	64,95	-639,52	1998,27	30,77
544	0,3825	C_SLV_SY-q=1.5	64,95	-627,80	1998,27	30,77
544	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	64,95	-616,08	1998,27	30,77
544	0	C_SLV_SY-q=1.5	-63,55	-673,48	1998,27	31,45
544	0,3825	C_SLV_SY-q=1.5	-63,55	-661,75	1998,27	31,45
544	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-63,55	-650,03	1998,27	31,45
546	0,4	C_SLU_STATICA	-3,16	-1020,87	1998,27	633,37
546	0,5825	C_SLU_STATICA	-3,16	-1013,60	1998,27	633,37

546	0,765	C_SLU_STATICA	-3,16	-1006,33	1998,27	633,37
546	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	157,00	-636,22	1998,27	12,73
546	0,5825	C_SLV_SX-q=1.5	157,00	-630,63	1998,27	12,73
546	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	157,00	-625,04	1998,27	12,73
546	0,4	C_SLV_SX-q=1.5	-160,81	-715,56	1998,27	12,43
546	0,5825	C_SLV_SX-q=1.5	-160,81	-709,96	1998,27	12,43
546	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-160,81	-704,37	1998,27	12,43
546	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	94,17	-648,39	1998,27	21,22
546	0,5825	C_SLV_SY-q=1.5	94,17	-642,80	1998,27	21,22
546	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	94,17	-637,21	1998,27	21,22
546	0,4	C_SLV_SY-q=1.5	-97,98	-703,39	1998,27	20,40
546	0,5825	C_SLV_SY-q=1.5	-97,98	-697,79	1998,27	20,40
546	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-97,98	-692,20	1998,27	20,40
547	0	C_SLU_STATICA	-3,16	-1006,33	1998,27	633,37
547	0,3825	C_SLU_STATICA	-3,16	-991,09	1998,27	633,37
547	0,765	C_SLU_STATICA	-3,16	-975,85	1998,27	633,37
547	0	C_SLV_SX-q=1.5	156,57	-625,92	1998,27	12,76
547	0,3825	C_SLV_SX-q=1.5	156,57	-614,20	1998,27	12,76
547	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	156,57	-602,48	1998,27	12,76
547	0	C_SLV_SX-q=1.5	-160,37	-703,49	1998,27	12,46
547	0,3825	C_SLV_SX-q=1.5	-160,37	-691,76	1998,27	12,46
547	0,765	C_SLV_SX-q=1.5	-160,37	-680,04	1998,27	12,46
547	0	C_SLV_SY-q=1.5	93,96	-637,66	1998,27	21,27
547	0,3825	C_SLV_SY-q=1.5	93,96	-625,94	1998,27	21,27
547	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	93,96	-614,22	1998,27	21,27
547	0	C_SLV_SY-q=1.5	-97,76	-691,74	1998,27	20,44
547	0,3825	C_SLV_SY-q=1.5	-97,76	-680,02	1998,27	20,44
547	0,765	C_SLV_SY-q=1.5	-97,76	-668,30	1998,27	20,44
550	0	C_SLU_STATICA	-113,49	-555,14	1998,27	17,61
550	0,1975	C_SLU_STATICA	-113,49	-547,27	1998,27	17,61
550	0,395	C_SLU_STATICA	-113,49	-539,41	1998,27	17,61
550	0	C_SLV_SX-q=1.5	485,79	-336,75	1998,27	4,11
550	0,1975	C_SLV_SX-q=1.5	485,79	-330,70	1998,27	4,11
550	0,395	C_SLV_SX-q=1.5	485,79	-324,65	1998,27	4,11
550	0	C_SLV_SX-q=1.5	-633,33	-405,87	1998,27	3,16
550	0,1975	C_SLV_SX-q=1.5	-633,33	-399,82	1998,27	3,16
550	0,395	C_SLV_SX-q=1.5	-633,33	-393,76	1998,27	3,16
550	0	C_SLV_SY-q=1.5	367,91	-339,22	1998,27	5,43
550	0,1975	C_SLV_SY-q=1.5	367,91	-333,17	1998,27	5,43
550	0,395	C_SLV_SY-q=1.5	367,91	-327,12	1998,27	5,43
550	0	C_SLV_SY-q=1.5	-515,45	-403,40	1998,27	3,88
550	0,1975	C_SLV_SY-q=1.5	-515,45	-397,35	1998,27	3,88
550	0,395	C_SLV_SY-q=1.5	-515,45	-391,30	1998,27	3,88
552	0,25	C_SLU_STATICA	-129,36	-499,08	1998,27	15,45
552	0,715	C_SLU_STATICA	-129,36	-480,55	1998,27	15,45

552	1,18	C_SLU_STATICA	-129,36	-462,03	1998,27	15,45
552	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	254,68	-296,06	1998,27	7,85
552	0,715	C_SLV_SX-q=1.5	254,68	-281,81	1998,27	7,85
552	1,18	C_SLV_SX-q=1.5	254,68	-267,56	1998,27	7,85
552	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	-418,56	-373,80	1998,27	4,77
552	0,715	C_SLV_SX-q=1.5	-418,56	-359,55	1998,27	4,77
552	1,18	C_SLV_SX-q=1.5	-418,56	-345,29	1998,27	4,77
552	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	170,16	-293,39	1998,27	11,74
552	0,715	C_SLV_SY-q=1.5	170,16	-279,14	1998,27	11,74
552	1,18	C_SLV_SY-q=1.5	170,16	-264,89	1998,27	11,74
552	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	-334,04	-376,46	1998,27	5,98
552	0,715	C_SLV_SY-q=1.5	-334,04	-362,21	1998,27	5,98
552	1,18	C_SLV_SY-q=1.5	-334,04	-347,96	1998,27	5,98
698	0	C_SLU_STATICA	7,70	-565,98	1998,27	259,52
698	0,38833	C_SLU_STATICA	7,70	-550,51	1998,27	259,52
698	0,77667	C_SLU_STATICA	7,70	-535,04	1998,27	259,52
698	0	C_SLV_SX-q=1.5	79,49	-400,83	1998,27	25,14
698	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	79,49	-388,93	1998,27	25,14
698	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	79,49	-377,03	1998,27	25,14
698	0	C_SLV_SX-q=1.5	-68,60	-464,73	1998,27	29,13
698	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	-68,60	-452,83	1998,27	29,13
698	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	-68,60	-440,93	1998,27	29,13
698	0	C_SLV_SY-q=1.5	167,39	-408,50	1998,27	11,94
698	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	167,39	-396,60	1998,27	11,94
698	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	167,39	-384,70	1998,27	11,94
698	0	C_SLV_SY-q=1.5	-156,50	-457,06	1998,27	12,77
698	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	-156,50	-445,16	1998,27	12,77
698	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	-156,50	-433,25	1998,27	12,77
699	0	C_SLU_STATICA	7,70	-535,04	1998,27	259,52
699	0,38833	C_SLU_STATICA	7,70	-519,57	1998,27	259,52
699	0,77667	C_SLU_STATICA	7,70	-504,10	1998,27	259,52
699	0	C_SLV_SX-q=1.5	79,06	-377,45	1998,27	25,28
699	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	79,06	-365,55	1998,27	25,28
699	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	79,06	-353,65	1998,27	25,28
699	0	C_SLV_SX-q=1.5	-68,17	-440,50	1998,27	29,31
699	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	-68,17	-428,60	1998,27	29,31
699	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	-68,17	-416,70	1998,27	29,31
699	0	C_SLV_SY-q=1.5	166,56	-385,15	1998,27	12,00
699	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	166,56	-373,25	1998,27	12,00
699	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	166,56	-361,35	1998,27	12,00
699	0	C_SLV_SY-q=1.5	-155,68	-432,80	1998,27	12,84
699	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	-155,68	-420,90	1998,27	12,84
699	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	-155,68	-409,00	1998,27	12,84
700	0	C_SLU_STATICA	7,70	-504,10	1998,27	259,52
700	0,38833	C_SLU_STATICA	7,70	-488,63	1998,27	259,52

700	0,77667	C_SLU_STATICA	7,70	-473,16	1998,27	259,52
700	0	C_SLV_SX-q=1.5	78,39	-354,07	1998,27	25,49
700	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	78,39	-342,17	1998,27	25,49
700	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	78,39	-330,27	1998,27	25,49
700	0	C_SLV_SX-q=1.5	-67,51	-416,28	1998,27	29,60
700	0,38833	C_SLV_SX-q=1.5	-67,51	-404,38	1998,27	29,60
700	0,77667	C_SLV_SX-q=1.5	-67,51	-392,48	1998,27	29,60
700	0	C_SLV_SY-q=1.5	165,28	-361,78	1998,27	12,09
700	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	165,28	-349,87	1998,27	12,09
700	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	165,28	-337,97	1998,27	12,09
700	0	C_SLV_SY-q=1.5	-154,39	-408,57	1998,27	12,94
700	0,38833	C_SLV_SY-q=1.5	-154,39	-396,67	1998,27	12,94
700	0,77667	C_SLV_SY-q=1.5	-154,39	-384,77	1998,27	12,94
743	0	C_SLU_STATICA	6,83	-1049,48	1998,27	292,57
743	0,46875	C_SLU_STATICA	6,83	-1030,80	1998,27	292,57
743	0,9375	C_SLU_STATICA	6,83	-1012,13	1998,27	292,57
743	0	C_SLV_SX-q=1.5	190,08	-661,52	1998,27	10,51
743	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	190,08	-647,15	1998,27	10,51
743	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	190,08	-632,78	1998,27	10,51
743	0	C_SLV_SX-q=1.5	-181,09	-745,13	1998,27	11,03
743	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-181,09	-730,77	1998,27	11,03
743	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-181,09	-716,40	1998,27	11,03
743	0	C_SLV_SY-q=1.5	74,09	-647,61	1998,27	26,97
743	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	74,09	-633,25	1998,27	26,97
743	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	74,09	-618,88	1998,27	26,97
743	0	C_SLV_SY-q=1.5	-65,09	-759,03	1998,27	30,70
743	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-65,09	-744,67	1998,27	30,70
743	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-65,09	-730,30	1998,27	30,70
744	0	C_SLU_STATICA	6,83	-1086,83	1998,27	292,57
744	0,46875	C_SLU_STATICA	6,83	-1068,15	1998,27	292,57
744	0,9375	C_SLU_STATICA	6,83	-1049,48	1998,27	292,57
744	0	C_SLV_SX-q=1.5	190,82	-689,35	1998,27	10,47
744	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	190,82	-674,99	1998,27	10,47
744	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	190,82	-660,62	1998,27	10,47
744	0	C_SLV_SX-q=1.5	-181,83	-774,75	1998,27	10,99
744	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-181,83	-760,39	1998,27	10,99
744	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-181,83	-746,02	1998,27	10,99
744	0	C_SLV_SY-q=1.5	74,40	-675,86	1998,27	26,86
744	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	74,40	-661,50	1998,27	26,86
744	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	74,40	-647,13	1998,27	26,86
744	0	C_SLV_SY-q=1.5	-65,40	-788,24	1998,27	30,55
744	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-65,40	-773,88	1998,27	30,55
744	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-65,40	-759,51	1998,27	30,55
745	0	C_SLU_STATICA	191,66	-1131,25	1998,27	10,43
745	0,5575	C_SLU_STATICA	191,66	-1109,04	1998,27	10,43

745	1,115	C_SLU_STATICA	191,66	-1086,83	1998,27	10,43
745	0	C_SLV_SX-q=1.5	603,25	-722,72	1998,27	3,31
745	0,5575	C_SLV_SX-q=1.5	603,25	-705,63	1998,27	3,31
745	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	603,25	-688,55	1998,27	3,31
745	0	C_SLV_SX-q=1.5	-437,00	-809,73	1998,27	4,57
745	0,5575	C_SLV_SX-q=1.5	-437,00	-792,64	1998,27	4,57
745	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-437,00	-775,56	1998,27	4,57
745	0	C_SLV_SY-q=1.5	280,21	-709,56	1998,27	7,13
745	0,5575	C_SLV_SY-q=1.5	280,21	-692,47	1998,27	7,13
745	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	280,21	-675,39	1998,27	7,13
745	0	C_SLV_SY-q=1.5	-113,95	-822,89	1998,27	17,54
745	0,5575	C_SLV_SY-q=1.5	-113,95	-805,80	1998,27	17,54
745	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-113,95	-788,72	1998,27	17,54
746	0,15	C_SLU_STATICA	191,66	-1169,69	1998,27	10,43
746	0,6325	C_SLU_STATICA	191,66	-1150,47	1998,27	10,43
746	1,115	C_SLU_STATICA	191,66	-1131,25	1998,27	10,43
746	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	603,39	-751,60	1998,27	3,31
746	0,6325	C_SLV_SX-q=1.5	603,39	-736,82	1998,27	3,31
746	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	603,39	-722,03	1998,27	3,31
746	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-437,14	-839,99	1998,27	4,57
746	0,6325	C_SLV_SX-q=1.5	-437,14	-825,20	1998,27	4,57
746	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-437,14	-810,42	1998,27	4,57
746	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	280,26	-738,67	1998,27	7,13
746	0,6325	C_SLV_SY-q=1.5	280,26	-723,89	1998,27	7,13
746	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	280,26	-709,10	1998,27	7,13
746	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-114,01	-852,92	1998,27	17,53
746	0,6325	C_SLV_SY-q=1.5	-114,01	-838,13	1998,27	17,53
746	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-114,01	-823,34	1998,27	17,53
751	0,15	C_SLU_STATICA	209,44	-1176,91	1998,27	9,54
751	0,6325	C_SLU_STATICA	209,44	-1157,68	1998,27	9,54
751	1,115	C_SLU_STATICA	209,44	-1138,46	1998,27	9,54
751	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	716,25	-753,24	1998,27	2,79
751	0,6325	C_SLV_SX-q=1.5	716,25	-738,46	1998,27	2,79
751	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	716,25	-723,67	1998,27	2,79
751	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-528,44	-845,04	1998,27	3,78
751	0,6325	C_SLV_SX-q=1.5	-528,44	-830,25	1998,27	3,78
751	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-528,44	-815,46	1998,27	3,78
751	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	307,06	-779,87	1998,27	6,51
751	0,6325	C_SLV_SY-q=1.5	307,06	-765,08	1998,27	6,51
751	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	307,06	-750,29	1998,27	6,51
751	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-119,25	-818,41	1998,27	16,76
751	0,6325	C_SLV_SY-q=1.5	-119,25	-803,63	1998,27	16,76
751	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-119,25	-788,84	1998,27	16,76
752	0	C_SLU_STATICA	209,44	-1138,46	1998,27	9,54
752	0,5575	C_SLU_STATICA	209,44	-1116,25	1998,27	9,54

752	1,115	C_SLU_STATICA	209,44	-1094,04	1998,27	9,54
752	0	C_SLV_SX-q=1.5	716,10	-724,69	1998,27	2,79
752	0,5575	C_SLV_SX-q=1.5	716,10	-707,61	1998,27	2,79
752	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	716,10	-690,52	1998,27	2,79
752	0	C_SLV_SX-q=1.5	-528,29	-814,44	1998,27	3,78
752	0,5575	C_SLV_SX-q=1.5	-528,29	-797,36	1998,27	3,78
752	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-528,29	-780,27	1998,27	3,78
752	0	C_SLV_SY-q=1.5	307,00	-750,83	1998,27	6,51
752	0,5575	C_SLV_SY-q=1.5	307,00	-733,75	1998,27	6,51
752	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	307,00	-716,66	1998,27	6,51
752	0	C_SLV_SY-q=1.5	-119,19	-788,30	1998,27	16,77
752	0,5575	C_SLV_SY-q=1.5	-119,19	-771,22	1998,27	16,77
752	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-119,19	-754,13	1998,27	16,77
753	0	C_SLU_STATICA	-0,90	-1094,04	1998,27	2212,92
753	0,46875	C_SLU_STATICA	-0,90	-1075,36	1998,27	2212,92
753	0,9375	C_SLU_STATICA	-0,90	-1056,69	1998,27	2212,92
753	0	C_SLV_SX-q=1.5	221,75	-691,67	1998,27	9,01
753	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	221,75	-677,31	1998,27	9,01
753	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	221,75	-662,94	1998,27	9,01
753	0	C_SLV_SX-q=1.5	-222,89	-779,12	1998,27	8,97
753	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-222,89	-764,76	1998,27	8,97
753	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-222,89	-750,39	1998,27	8,97
753	0	C_SLV_SY-q=1.5	76,53	-717,23	1998,27	26,11
753	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	76,53	-702,87	1998,27	26,11
753	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	76,53	-688,50	1998,27	26,11
753	0	C_SLV_SY-q=1.5	-77,67	-753,56	1998,27	25,73
753	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-77,67	-739,20	1998,27	25,73
753	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-77,67	-724,83	1998,27	25,73
754	0	C_SLU_STATICA	-0,90	-1056,69	1998,27	2212,92
754	0,46875	C_SLU_STATICA	-0,90	-1038,02	1998,27	2212,92
754	0,9375	C_SLU_STATICA	-0,90	-1019,34	1998,27	2212,92
754	0	C_SLV_SX-q=1.5	220,97	-664,20	1998,27	9,04
754	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	220,97	-649,83	1998,27	9,04
754	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	220,97	-635,46	1998,27	9,04
754	0	C_SLV_SX-q=1.5	-222,10	-749,14	1998,27	9,00
754	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-222,10	-734,77	1998,27	9,00
754	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-222,10	-720,41	1998,27	9,00
754	0	C_SLV_SY-q=1.5	76,21	-689,10	1998,27	26,22
754	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	76,21	-674,73	1998,27	26,22
754	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	76,21	-660,37	1998,27	26,22
754	0	C_SLV_SY-q=1.5	-77,35	-724,24	1998,27	25,84
754	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-77,35	-709,87	1998,27	25,84
754	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-77,35	-695,51	1998,27	25,84
769	0,15	C_SLU_STATICA	209,66	-1184,55	1998,27	9,53
769	0,6325	C_SLU_STATICA	209,66	-1165,33	1998,27	9,53

769	1,115	C_SLU_STATICA	209,66	-1146,10	1998,27	9,53
769	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	601,82	-766,31	1998,27	3,32
769	0,6325	C_SLV_SX-q=1.5	601,82	-751,53	1998,27	3,32
769	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	601,82	-736,74	1998,27	3,32
769	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-413,50	-842,03	1998,27	4,83
769	0,6325	C_SLV_SX-q=1.5	-413,50	-827,24	1998,27	4,83
769	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-413,50	-812,46	1998,27	4,83
769	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	285,36	-784,30	1998,27	7,00
769	0,6325	C_SLV_SY-q=1.5	285,36	-769,52	1998,27	7,00
769	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	285,36	-754,73	1998,27	7,00
769	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-97,05	-824,04	1998,27	20,59
769	0,6325	C_SLV_SY-q=1.5	-97,05	-809,25	1998,27	20,59
769	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-97,05	-794,47	1998,27	20,59
770	0	C_SLU_STATICA	209,66	-1146,10	1998,27	9,53
770	0,5575	C_SLU_STATICA	209,66	-1123,89	1998,27	9,53
770	1,115	C_SLU_STATICA	209,66	-1101,68	1998,27	9,53
770	0	C_SLV_SX-q=1.5	601,69	-737,64	1998,27	3,32
770	0,5575	C_SLV_SX-q=1.5	601,69	-720,55	1998,27	3,32
770	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	601,69	-703,47	1998,27	3,32
770	0	C_SLV_SX-q=1.5	-413,38	-811,56	1998,27	4,83
770	0,5575	C_SLV_SX-q=1.5	-413,38	-794,47	1998,27	4,83
770	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-413,38	-777,39	1998,27	4,83
770	0	C_SLV_SY-q=1.5	285,31	-755,30	1998,27	7,00
770	0,5575	C_SLV_SY-q=1.5	285,31	-738,21	1998,27	7,00
770	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	285,31	-721,13	1998,27	7,00
770	0	C_SLV_SY-q=1.5	-97,00	-793,90	1998,27	20,60
770	0,5575	C_SLV_SY-q=1.5	-97,00	-776,81	1998,27	20,60
770	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-97,00	-759,73	1998,27	20,60
771	0	C_SLU_STATICA	-1,93	-1101,68	1998,27	1037,52
771	0,46875	C_SLU_STATICA	-1,93	-1083,01	1998,27	1037,52
771	0,9375	C_SLU_STATICA	-1,93	-1064,33	1998,27	1037,52
771	0	C_SLV_SX-q=1.5	179,12	-704,43	1998,27	11,16
771	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	179,12	-690,07	1998,27	11,16
771	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	179,12	-675,70	1998,27	11,16
771	0	C_SLV_SX-q=1.5	-181,57	-776,43	1998,27	11,01
771	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-181,57	-762,06	1998,27	11,01
771	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-181,57	-747,69	1998,27	11,01
771	0	C_SLV_SY-q=1.5	67,00	-721,70	1998,27	29,82
771	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	67,00	-707,33	1998,27	29,82
771	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	67,00	-692,97	1998,27	29,82
771	0	C_SLV_SY-q=1.5	-69,45	-759,16	1998,27	28,77
771	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-69,45	-744,79	1998,27	28,77
771	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-69,45	-730,43	1998,27	28,77
772	0	C_SLU_STATICA	-1,93	-1064,33	1998,27	1037,52
772	0,46875	C_SLU_STATICA	-1,93	-1045,66	1998,27	1037,52

772	0,9375	C_SLU_STATICA	-1,93	-1026,98	1998,27	1037,52
772	0	C_SLV_SX-q=1.5	178,48	-676,71	1998,27	11,20
772	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	178,48	-662,35	1998,27	11,20
772	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	178,48	-647,98	1998,27	11,20
772	0	C_SLV_SX-q=1.5	-180,93	-746,68	1998,27	11,04
772	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-180,93	-732,32	1998,27	11,04
772	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-180,93	-717,95	1998,27	11,04
772	0	C_SLV_SY-q=1.5	66,75	-693,54	1998,27	29,94
772	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	66,75	-679,17	1998,27	29,94
772	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	66,75	-664,81	1998,27	29,94
772	0	C_SLV_SY-q=1.5	-69,19	-729,86	1998,27	28,88
772	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-69,19	-715,49	1998,27	28,88
772	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-69,19	-701,13	1998,27	28,88
787	0,15	C_SLU_STATICA	144,75	-1245,99	1998,27	13,80
787	0,6325	C_SLU_STATICA	144,75	-1226,76	1998,27	13,80
787	1,115	C_SLU_STATICA	144,75	-1207,54	1998,27	13,80
787	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	503,87	-786,32	1998,27	3,97
787	0,6325	C_SLV_SX-q=1.5	503,87	-771,54	1998,27	3,97
787	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	503,87	-756,75	1998,27	3,97
787	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-396,31	-874,39	1998,27	5,04
787	0,6325	C_SLV_SX-q=1.5	-396,31	-859,61	1998,27	5,04
787	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-396,31	-844,82	1998,27	5,04
787	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	329,70	-789,44	1998,27	6,06
787	0,6325	C_SLV_SY-q=1.5	329,70	-774,65	1998,27	6,06
787	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	329,70	-759,87	1998,27	6,06
787	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-222,14	-871,27	1998,27	9,00
787	0,6325	C_SLV_SY-q=1.5	-222,14	-856,49	1998,27	9,00
787	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-222,14	-841,70	1998,27	9,00
788	0	C_SLU_STATICA	144,75	-1207,54	1998,27	13,80
788	0,5575	C_SLU_STATICA	144,75	-1185,33	1998,27	13,80
788	1,115	C_SLU_STATICA	144,75	-1163,12	1998,27	13,80
788	0	C_SLV_SX-q=1.5	503,76	-757,59	1998,27	3,97
788	0,5575	C_SLV_SX-q=1.5	503,76	-740,50	1998,27	3,97
788	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	503,76	-723,42	1998,27	3,97
788	0	C_SLV_SX-q=1.5	-396,20	-843,98	1998,27	5,04
788	0,5575	C_SLV_SX-q=1.5	-396,20	-826,89	1998,27	5,04
788	1,115	C_SLV_SX-q=1.5	-396,20	-809,81	1998,27	5,04
788	0	C_SLV_SY-q=1.5	329,66	-760,49	1998,27	6,06
788	0,5575	C_SLV_SY-q=1.5	329,66	-743,41	1998,27	6,06
788	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	329,66	-726,32	1998,27	6,06
788	0	C_SLV_SY-q=1.5	-222,10	-841,08	1998,27	9,00
788	0,5575	C_SLV_SY-q=1.5	-222,10	-823,99	1998,27	9,00
788	1,115	C_SLV_SY-q=1.5	-222,10	-806,91	1998,27	9,00
789	0	C_SLU_STATICA	22,95	-1215,84	1998,27	87,09
789	0,46875	C_SLU_STATICA	22,95	-1197,17	1998,27	87,09

789	0,9375	C_SLU_STATICA	22,95	-1178,49	1998,27	87,09
789	0	C_SLV_SX-q=1.5	166,82	-758,33	1998,27	11,98
789	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	166,82	-743,97	1998,27	11,98
789	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	166,82	-729,60	1998,27	11,98
789	0	C_SLV_SX-q=1.5	-139,47	-845,33	1998,27	14,33
789	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-139,47	-830,96	1998,27	14,33
789	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-139,47	-816,60	1998,27	14,33
789	0	C_SLV_SY-q=1.5	126,10	-760,58	1998,27	15,85
789	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	126,10	-746,21	1998,27	15,85
789	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	126,10	-731,85	1998,27	15,85
789	0	C_SLV_SY-q=1.5	-98,75	-843,08	1998,27	20,24
789	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-98,75	-828,72	1998,27	20,24
789	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-98,75	-814,35	1998,27	20,24
790	0	C_SLU_STATICA	22,95	-1178,49	1998,27	87,09
790	0,46875	C_SLU_STATICA	22,95	-1159,82	1998,27	87,09
790	0,9375	C_SLU_STATICA	22,95	-1141,14	1998,27	87,09
790	0	C_SLV_SX-q=1.5	166,23	-730,47	1998,27	12,02
790	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	166,23	-716,10	1998,27	12,02
790	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	166,23	-701,74	1998,27	12,02
790	0	C_SLV_SX-q=1.5	-138,88	-815,73	1998,27	14,39
790	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-138,88	-801,37	1998,27	14,39
790	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-138,88	-787,00	1998,27	14,39
790	0	C_SLV_SY-q=1.5	125,86	-732,43	1998,27	15,88
790	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	125,86	-718,06	1998,27	15,88
790	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	125,86	-703,70	1998,27	15,88
790	0	C_SLV_SY-q=1.5	-98,51	-813,77	1998,27	20,28
790	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-98,51	-799,41	1998,27	20,28
790	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-98,51	-785,04	1998,27	20,28
805	0,15	C_SLU_STATICA	69,54	-978,09	1998,27	28,73
805	0,54375	C_SLU_STATICA	69,54	-962,40	1998,27	28,73
805	0,9375	C_SLU_STATICA	69,54	-946,72	1998,27	28,73
805	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	445,02	-603,38	1998,27	4,49
805	0,54375	C_SLV_SX-q=1.5	445,02	-591,31	1998,27	4,49
805	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	445,02	-579,25	1998,27	4,49
805	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-346,51	-691,20	1998,27	5,77
805	0,54375	C_SLV_SX-q=1.5	-346,51	-679,13	1998,27	5,77
805	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-346,51	-667,07	1998,27	5,77
805	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	358,48	-579,66	1998,27	5,57
805	0,54375	C_SLV_SY-q=1.5	358,48	-567,59	1998,27	5,57
805	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	358,48	-555,52	1998,27	5,57
805	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-259,97	-714,92	1998,27	7,69
805	0,54375	C_SLV_SY-q=1.5	-259,97	-702,86	1998,27	7,69
805	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-259,97	-690,79	1998,27	7,69
806	0	C_SLU_STATICA	69,54	-946,72	1998,27	28,73
806	0,46875	C_SLU_STATICA	69,54	-928,04	1998,27	28,73

806	0,9375	C_SLU_STATICA	69,54	-909,37	1998,27	28,73
806	0	C_SLV_SX-q=1.5	443,99	-579,67	1998,27	4,50
806	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	443,99	-565,30	1998,27	4,50
806	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	443,99	-550,94	1998,27	4,50
806	0	C_SLV_SX-q=1.5	-345,49	-666,65	1998,27	5,78
806	0,46875	C_SLV_SX-q=1.5	-345,49	-652,28	1998,27	5,78
806	0,9375	C_SLV_SX-q=1.5	-345,49	-637,91	1998,27	5,78
806	0	C_SLV_SY-q=1.5	357,81	-555,74	1998,27	5,58
806	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	357,81	-541,38	1998,27	5,58
806	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	357,81	-527,01	1998,27	5,58
806	0	C_SLV_SY-q=1.5	-259,31	-690,57	1998,27	7,71
806	0,46875	C_SLV_SY-q=1.5	-259,31	-676,20	1998,27	7,71
806	0,9375	C_SLV_SY-q=1.5	-259,31	-661,84	1998,27	7,71

CALCOLO TAGLIO RESISTENTE V_{3Rd}

Caratteristiche sezione e armatura

h	500 mm
b_w	1500 mm
d	450 mm
ΦA_{sw}	12 mm
passo s	10 cm
bracci	2
α_{Asw}	90 °
ctg(θ)	2,5

Caratteristiche materiali e coefficienti

f_{yk}	450 N/mm ²
f_{ck}	25 N/mm ²
R_{ck}	30 N/mm ²
γ_c	1,5
γ_s	1,15
α_{cc}	0,85

$$A_{sw} = 226,19 \text{ mm}^2$$

$$\sin^2(\theta) = 0,083304$$

$$\theta = 0,29279 \text{ rad}$$

$$\theta = 16,78 \text{ °} \quad \text{ctg}(\theta) = 3,317252$$

MIN FS

Esito verifica a taglio

2,75

verifica soddisfatta

Frame	Station	OutputCase	V_{3sd}	N_{sd}	V_{3Rd}	FS
-------	---------	------------	-----------	----------	-----------	----

Text	m	Text	KN	KN	KN	
64	0,00	C_SLU_STATICA	-29,14	-919,75	896,17	30,76
64	0,25	C_SLU_STATICA	-29,14	-909,79	896,17	30,76
64	0,50	C_SLU_STATICA	-29,14	-899,83	896,17	30,76
64	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-13,75	-571,75	896,17	65,19
64	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	-13,75	-564,09	896,17	65,19
64	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	-13,75	-556,42	896,17	65,19
64	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-24,12	-664,44	896,17	37,15
64	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	-24,12	-656,78	896,17	37,15
64	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	-24,12	-649,11	896,17	37,15
64	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-10,97	-571,95	896,17	81,69
64	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	-10,97	-564,29	896,17	81,69
64	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	-10,97	-556,63	896,17	81,69
64	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-26,90	-664,24	896,17	33,32
64	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	-26,90	-656,57	896,17	33,32
64	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	-26,90	-648,91	896,17	33,32
71	0,20	C_SLU_STATICA	-171,68	-993,41	896,17	5,22
71	0,20	C_SLU_STATICA	-171,68	-993,37	896,17	5,22
71	0,20	C_SLU_STATICA	-171,68	-993,33	896,17	5,22
71	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	25,36	-616,61	896,17	35,34
71	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	25,36	-616,58	896,17	35,34
71	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	25,36	-616,55	896,17	35,34
71	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	-249,19	-716,12	896,17	3,60
71	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	-249,19	-716,08	896,17	3,60
71	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	-249,19	-716,05	896,17	3,60
71	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	101,90	-613,77	896,17	8,79
71	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	101,90	-613,74	896,17	8,79
71	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	101,90	-613,71	896,17	8,79
71	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	-325,73	-718,96	896,17	2,75
71	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	-325,73	-718,92	896,17	2,75
71	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	-325,73	-718,89	896,17	2,75
73	0,00	C_SLU_STATICA	-2,99	-629,34	896,17	299,62
73	0,54	C_SLU_STATICA	-2,99	-608,03	896,17	299,62
73	1,07	C_SLU_STATICA	-2,99	-586,72	896,17	299,62
73	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	13,36	-449,16	896,17	67,10
73	0,54	C_SLV_SX-q=1.5	13,36	-432,76	896,17	67,10
73	1,07	C_SLV_SX-q=1.5	13,36	-416,37	896,17	67,10
73	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-17,34	-512,63	896,17	51,68
73	0,54	C_SLV_SX-q=1.5	-17,34	-496,24	896,17	51,68
73	1,07	C_SLV_SX-q=1.5	-17,34	-479,84	896,17	51,68
73	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	5,99	-454,74	896,17	149,54
73	0,54	C_SLV_SY-q=1.5	5,99	-438,34	896,17	149,54
73	1,07	C_SLV_SY-q=1.5	5,99	-421,94	896,17	149,54
73	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-9,98	-507,05	896,17	89,81
73	0,54	C_SLV_SY-q=1.5	-9,98	-490,66	896,17	89,81

73	1,07	C_SLV_SY-q=1.5	-9,98	-474,26	896,17	89,81
97	0,00	C_SLU_STATICA	2,44	-1418,18	896,17	366,68
97	0,65	C_SLU_STATICA	2,44	-1392,29	896,17	366,68
97	1,30	C_SLU_STATICA	2,44	-1366,39	896,17	366,68
97	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	24,57	-901,69	896,17	36,48
97	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	24,57	-881,77	896,17	36,48
97	1,30	C_SLV_SX-q=1.5	24,57	-861,85	896,17	36,48
97	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-22,26	-1001,47	896,17	40,25
97	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-22,26	-981,55	896,17	40,25
97	1,30	C_SLV_SX-q=1.5	-22,26	-961,63	896,17	40,25
97	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	38,32	-913,19	896,17	23,38
97	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	38,32	-893,27	896,17	23,38
97	1,30	C_SLV_SY-q=1.5	38,32	-873,35	896,17	23,38
97	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-36,02	-989,97	896,17	24,88
97	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-36,02	-970,05	896,17	24,88
97	1,30	C_SLV_SY-q=1.5	-36,02	-950,13	896,17	24,88
98	0,00	C_SLU_STATICA	2,44	-1366,39	896,17	366,68
98	0,50	C_SLU_STATICA	2,44	-1346,47	896,17	366,68
98	1,00	C_SLU_STATICA	2,44	-1326,55	896,17	366,68
98	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	23,91	-863,35	896,17	37,48
98	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	23,91	-848,03	896,17	37,48
98	1,00	C_SLV_SX-q=1.5	23,91	-832,70	896,17	37,48
98	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-21,61	-960,13	896,17	41,47
98	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	-21,61	-944,81	896,17	41,47
98	1,00	C_SLV_SX-q=1.5	-21,61	-929,49	896,17	41,47
98	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	36,61	-874,07	896,17	24,48
98	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	36,61	-858,74	896,17	24,48
98	1,00	C_SLV_SY-q=1.5	36,61	-843,42	896,17	24,48
98	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-34,31	-949,41	896,17	26,12
98	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	-34,31	-934,09	896,17	26,12
98	1,00	C_SLV_SY-q=1.5	-34,31	-918,77	896,17	26,12
101	0,00	C_SLU_STATICA	2,44	-1326,55	896,17	366,68
101	0,50	C_SLU_STATICA	2,44	-1306,63	896,17	366,68
101	1,00	C_SLU_STATICA	2,44	-1286,71	896,17	366,68
101	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	23,69	-834,07	896,17	37,83
101	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	23,69	-818,74	896,17	37,83
101	1,00	C_SLV_SX-q=1.5	23,69	-803,42	896,17	37,83
101	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-21,39	-928,12	896,17	41,90
101	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	-21,39	-912,80	896,17	41,90
101	1,00	C_SLV_SX-q=1.5	-21,39	-897,48	896,17	41,90
101	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	36,50	-844,07	896,17	24,55
101	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	36,50	-828,74	896,17	24,55
101	1,00	C_SLV_SY-q=1.5	36,50	-813,42	896,17	24,55
101	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-34,19	-918,12	896,17	26,21
101	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	-34,19	-902,80	896,17	26,21

101	1,00	C_SLV_SY-q=1.5	-34,19	-887,48	896,17	26,21
116	0,00	C_SLU_STATICA	2,44	-1286,71	896,17	366,68
116	0,20	C_SLU_STATICA	2,44	-1278,74	896,17	366,68
116	0,40	C_SLU_STATICA	2,44	-1270,78	896,17	366,68
116	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	23,71	-804,71	896,17	37,80
116	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	23,71	-798,58	896,17	37,80
116	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	23,71	-792,45	896,17	37,80
116	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-21,41	-896,19	896,17	41,87
116	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	-21,41	-890,06	896,17	41,87
116	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	-21,41	-883,93	896,17	41,87
116	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	37,02	-814,02	896,17	24,21
116	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	37,02	-807,90	896,17	24,21
116	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	37,02	-801,77	896,17	24,21
116	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-34,72	-886,87	896,17	25,81
116	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	-34,72	-880,74	896,17	25,81
116	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	-34,72	-874,62	896,17	25,81
123	0,00	C_SLU_STATICA	2,06	-1279,25	896,17	435,46
123	0,20	C_SLU_STATICA	2,06	-1271,28	896,17	435,46
123	0,40	C_SLU_STATICA	2,06	-1263,31	896,17	435,46
123	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	25,22	-810,25	896,17	35,54
123	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	25,22	-804,13	896,17	35,54
123	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	25,22	-798,00	896,17	35,54
123	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-22,71	-875,20	896,17	39,46
123	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	-22,71	-869,07	896,17	39,46
123	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	-22,71	-862,94	896,17	39,46
123	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	39,68	-826,81	896,17	22,58
123	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	39,68	-820,68	896,17	22,58
123	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	39,68	-814,55	896,17	22,58
123	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-37,18	-858,64	896,17	24,11
123	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	-37,18	-852,51	896,17	24,11
123	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	-37,18	-846,39	896,17	24,11
153	0,00	C_SLU_STATICA	2,06	-1410,72	896,17	435,46
153	0,65	C_SLU_STATICA	2,06	-1384,82	896,17	435,46
153	1,30	C_SLU_STATICA	2,06	-1358,93	896,17	435,46
153	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	26,09	-908,11	896,17	34,34
153	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	26,09	-888,19	896,17	34,34
153	1,30	C_SLV_SX-q=1.5	26,09	-868,27	896,17	34,34
153	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-23,59	-979,60	896,17	37,99
153	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-23,59	-959,68	896,17	37,99
153	1,30	C_SLV_SX-q=1.5	-23,59	-939,76	896,17	37,99
153	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	41,10	-926,58	896,17	21,80
153	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	41,10	-906,66	896,17	21,80
153	1,30	C_SLV_SY-q=1.5	41,10	-886,74	896,17	21,80
153	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-38,60	-961,14	896,17	23,22
153	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-38,60	-941,22	896,17	23,22

153	1,30	C_SLV_SY-q=1.5	-38,60	-921,30	896,17	23,22
156	0,00	C_SLU_STATICA	2,06	-1358,93	896,17	435,46
156	0,50	C_SLU_STATICA	2,06	-1339,01	896,17	435,46
156	1,00	C_SLU_STATICA	2,06	-1319,09	896,17	435,46
156	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	25,53	-869,48	896,17	35,10
156	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	25,53	-854,16	896,17	35,10
156	1,00	C_SLV_SX-q=1.5	25,53	-838,83	896,17	35,10
156	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-23,03	-938,56	896,17	38,91
156	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	-23,03	-923,24	896,17	38,91
156	1,00	C_SLV_SX-q=1.5	-23,03	-907,91	896,17	38,91
156	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	39,67	-887,25	896,17	22,59
156	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	39,67	-871,93	896,17	22,59
156	1,00	C_SLV_SY-q=1.5	39,67	-856,61	896,17	22,59
156	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-37,17	-920,79	896,17	24,11
156	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	-37,17	-905,46	896,17	24,11
156	1,00	C_SLV_SY-q=1.5	-37,17	-890,14	896,17	24,11
157	0,00	C_SLU_STATICA	2,06	-1319,09	896,17	435,46
157	0,50	C_SLU_STATICA	2,06	-1299,17	896,17	435,46
157	1,00	C_SLU_STATICA	2,06	-1279,25	896,17	435,46
157	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	25,27	-839,91	896,17	35,47
157	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	25,27	-824,58	896,17	35,47
157	1,00	C_SLV_SX-q=1.5	25,27	-809,26	896,17	35,47
157	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-22,76	-906,84	896,17	39,37
157	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	-22,76	-891,52	896,17	39,37
157	1,00	C_SLV_SX-q=1.5	-22,76	-876,19	896,17	39,37
157	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	39,39	-857,05	896,17	22,75
157	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	39,39	-841,73	896,17	22,75
157	1,00	C_SLV_SY-q=1.5	39,39	-826,41	896,17	22,75
157	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-36,89	-889,69	896,17	24,29
157	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	-36,89	-874,37	896,17	24,29
157	1,00	C_SLV_SY-q=1.5	-36,89	-859,05	896,17	24,29
159	0,40	C_SLU_STATICA	-9,80	-1006,36	896,17	91,43
159	0,58	C_SLU_STATICA	-9,80	-999,09	896,17	91,43
159	0,77	C_SLU_STATICA	-9,80	-991,82	896,17	91,43
159	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	62,51	-617,07	896,17	14,34
159	0,58	C_SLV_SX-q=1.5	62,51	-611,48	896,17	14,34
159	0,77	C_SLV_SX-q=1.5	62,51	-605,89	896,17	14,34
159	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	-76,19	-723,92	896,17	11,76
159	0,58	C_SLV_SX-q=1.5	-76,19	-718,32	896,17	11,76
159	0,77	C_SLV_SX-q=1.5	-76,19	-712,73	896,17	11,76
159	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	102,40	-630,81	896,17	8,75
159	0,58	C_SLV_SY-q=1.5	102,40	-625,22	896,17	8,75
159	0,77	C_SLV_SY-q=1.5	102,40	-619,62	896,17	8,75
159	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	-116,08	-710,18	896,17	7,72
159	0,58	C_SLV_SY-q=1.5	-116,08	-704,59	896,17	7,72

159	0,77	C_SLV_SY-q=1.5	-116,08	-699,00	896,17	7,72
185	0,00	C_SLU_STATICA	1,23	-1276,97	896,17	727,41
185	0,20	C_SLU_STATICA	1,23	-1269,00	896,17	727,41
185	0,40	C_SLU_STATICA	1,23	-1261,03	896,17	727,41
185	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	26,39	-812,18	896,17	33,96
185	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	26,39	-806,05	896,17	33,96
185	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	26,39	-799,92	896,17	33,96
185	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-24,97	-870,99	896,17	35,89
185	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	-24,97	-864,86	896,17	35,89
185	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	-24,97	-858,73	896,17	35,89
185	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	41,81	-827,89	896,17	21,43
185	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	41,81	-821,77	896,17	21,43
185	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	41,81	-815,64	896,17	21,43
185	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-40,39	-855,28	896,17	22,19
185	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	-40,39	-849,15	896,17	22,19
185	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	-40,39	-843,02	896,17	22,19
188	0,00	C_SLU_STATICA	4,62	-1314,95	896,17	194,15
188	0,20	C_SLU_STATICA	4,62	-1306,98	896,17	194,15
188	0,40	C_SLU_STATICA	4,62	-1299,02	896,17	194,15
188	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	29,13	-833,28	896,17	30,76
188	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	29,13	-827,15	896,17	30,76
188	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	29,13	-821,02	896,17	30,76
188	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-23,42	-895,95	896,17	38,26
188	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	-23,42	-889,82	896,17	38,26
188	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	-23,42	-883,69	896,17	38,26
188	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	45,79	-844,82	896,17	19,57
188	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	45,79	-838,69	896,17	19,57
188	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	45,79	-832,56	896,17	19,57
188	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-40,08	-884,41	896,17	22,36
188	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	-40,08	-878,28	896,17	22,36
188	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	-40,08	-872,15	896,17	22,36
191	0,00	C_SLU_STATICA	1,23	-1408,44	896,17	727,41
191	0,65	C_SLU_STATICA	1,23	-1382,54	896,17	727,41
191	1,30	C_SLU_STATICA	1,23	-1356,65	896,17	727,41
191	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	27,32	-910,23	896,17	32,80
191	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	27,32	-890,31	896,17	32,80
191	1,30	C_SLV_SX-q=1.5	27,32	-870,39	896,17	32,80
191	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-25,90	-975,20	896,17	34,60
191	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-25,90	-955,28	896,17	34,60
191	1,30	C_SLV_SX-q=1.5	-25,90	-935,36	896,17	34,60
191	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	43,28	-927,81	896,17	20,71
191	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	43,28	-907,89	896,17	20,71
191	1,30	C_SLV_SY-q=1.5	43,28	-887,97	896,17	20,71
191	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-41,86	-957,63	896,17	21,41
191	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-41,86	-937,71	896,17	21,41

191	1,30	C_SLV_SY-q=1.5	-41,86	-917,79	896,17	21,41
192	0,00	C_SLU_STATICA	1,23	-1356,65	896,17	727,41
192	0,50	C_SLU_STATICA	1,23	-1336,73	896,17	727,41
192	1,00	C_SLU_STATICA	1,23	-1316,81	896,17	727,41
192	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	26,81	-871,51	896,17	33,43
192	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	26,81	-856,19	896,17	33,43
192	1,00	C_SLV_SX-q=1.5	26,81	-840,87	896,17	33,43
192	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-25,39	-934,24	896,17	35,30
192	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	-25,39	-918,92	896,17	35,30
192	1,00	C_SLV_SX-q=1.5	-25,39	-903,60	896,17	35,30
192	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	42,02	-888,42	896,17	21,33
192	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	42,02	-873,10	896,17	21,33
192	1,00	C_SLV_SY-q=1.5	42,02	-857,78	896,17	21,33
192	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-40,60	-917,33	896,17	22,07
192	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	-40,60	-902,01	896,17	22,07
192	1,00	C_SLV_SY-q=1.5	-40,60	-886,69	896,17	22,07
193	0,00	C_SLU_STATICA	1,23	-1316,81	896,17	727,41
193	0,50	C_SLU_STATICA	1,23	-1296,89	896,17	727,41
193	1,00	C_SLU_STATICA	1,23	-1276,97	896,17	727,41
193	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	26,50	-841,88	896,17	33,82
193	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	26,50	-826,55	896,17	33,82
193	1,00	C_SLV_SX-q=1.5	26,50	-811,23	896,17	33,82
193	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-25,08	-902,59	896,17	35,73
193	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	-25,08	-887,27	896,17	35,73
193	1,00	C_SLV_SX-q=1.5	-25,08	-871,94	896,17	35,73
193	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	41,67	-858,17	896,17	21,51
193	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	41,67	-842,85	896,17	21,51
193	1,00	C_SLV_SY-q=1.5	41,67	-827,53	896,17	21,51
193	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-40,25	-886,29	896,17	22,27
193	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	-40,25	-870,97	896,17	22,27
193	1,00	C_SLV_SY-q=1.5	-40,25	-855,64	896,17	22,27
218	0,00	C_SLU_STATICA	4,62	-1446,42	896,17	194,15
218	0,65	C_SLU_STATICA	4,62	-1420,53	896,17	194,15
218	1,30	C_SLU_STATICA	4,62	-1394,63	896,17	194,15
218	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	30,04	-931,42	896,17	29,83
218	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	30,04	-911,50	896,17	29,83
218	1,30	C_SLV_SX-q=1.5	30,04	-891,58	896,17	29,83
218	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-24,33	-1000,07	896,17	36,83
218	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-24,33	-980,15	896,17	36,83
218	1,30	C_SLV_SX-q=1.5	-24,33	-960,23	896,17	36,83
218	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	47,20	-944,48	896,17	18,99
218	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	47,20	-924,56	896,17	18,99
218	1,30	C_SLV_SY-q=1.5	47,20	-904,64	896,17	18,99
218	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-41,49	-987,01	896,17	21,60
218	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-41,49	-967,09	896,17	21,60

218	1,30	C_SLV_SY-q=1.5	-41,49	-947,17	896,17	21,60
219	0,00	C_SLU_STATICA	4,62	-1394,63	896,17	194,15
219	0,50	C_SLU_STATICA	4,62	-1374,71	896,17	194,15
219	1,00	C_SLU_STATICA	4,62	-1354,79	896,17	194,15
219	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	29,51	-892,67	896,17	30,37
219	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	29,51	-877,35	896,17	30,37
219	1,00	C_SLV_SX-q=1.5	29,51	-862,02	896,17	30,37
219	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-23,80	-959,14	896,17	37,65
219	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	-23,80	-943,82	896,17	37,65
219	1,00	C_SLV_SX-q=1.5	-23,80	-928,50	896,17	37,65
219	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	45,95	-905,17	896,17	19,50
219	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	45,95	-889,85	896,17	19,50
219	1,00	C_SLV_SY-q=1.5	45,95	-874,53	896,17	19,50
219	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-40,24	-946,64	896,17	22,27
219	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	-40,24	-931,32	896,17	22,27
219	1,00	C_SLV_SY-q=1.5	-40,24	-915,99	896,17	22,27
220	0,00	C_SLU_STATICA	4,62	-1354,79	896,17	194,15
220	0,50	C_SLU_STATICA	4,62	-1334,87	896,17	194,15
220	1,00	C_SLU_STATICA	4,62	-1314,95	896,17	194,15
220	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	29,23	-863,01	896,17	30,66
220	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	29,23	-847,68	896,17	30,66
220	1,00	C_SLV_SX-q=1.5	29,23	-832,36	896,17	30,66
220	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-23,52	-927,51	896,17	38,11
220	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	-23,52	-912,19	896,17	38,11
220	1,00	C_SLV_SX-q=1.5	-23,52	-896,87	896,17	38,11
220	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	45,64	-875,01	896,17	19,64
220	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	45,64	-859,69	896,17	19,64
220	1,00	C_SLV_SY-q=1.5	45,64	-844,36	896,17	19,64
220	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-39,93	-915,51	896,17	22,44
220	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	-39,93	-900,19	896,17	22,44
220	1,00	C_SLV_SY-q=1.5	-39,93	-884,87	896,17	22,44
231	0,00	C_SLU_STATICA	-29,14	-1011,38	896,17	30,76
231	0,65	C_SLU_STATICA	-29,14	-985,48	896,17	30,76
231	1,30	C_SLU_STATICA	-29,14	-959,59	896,17	30,76
231	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-13,71	-640,66	896,17	65,37
231	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-13,71	-620,74	896,17	65,37
231	1,30	C_SLV_SX-q=1.5	-13,71	-600,82	896,17	65,37
231	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-24,16	-736,50	896,17	37,10
231	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-24,16	-716,58	896,17	37,10
231	1,30	C_SLV_SX-q=1.5	-24,16	-696,66	896,17	37,10
231	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-10,92	-641,54	896,17	82,06
231	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-10,92	-621,62	896,17	82,06
231	1,30	C_SLV_SY-q=1.5	-10,92	-601,70	896,17	82,06
231	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-26,95	-735,62	896,17	33,26
231	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-26,95	-715,70	896,17	33,26

231	1,30	C_SLV_SY-q=1.5	-26,95	-695,78	896,17	33,26
232	0,00	C_SLU_STATICA	-29,14	-959,59	896,17	30,76
232	0,50	C_SLU_STATICA	-29,14	-939,67	896,17	30,76
232	1,00	C_SLU_STATICA	-29,14	-919,75	896,17	30,76
232	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-13,73	-601,74	896,17	65,29
232	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	-13,73	-586,41	896,17	65,29
232	1,00	C_SLV_SX-q=1.5	-13,73	-571,09	896,17	65,29
232	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-24,14	-695,74	896,17	37,12
232	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	-24,14	-680,42	896,17	37,12
232	1,00	C_SLV_SX-q=1.5	-24,14	-665,09	896,17	37,12
232	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-10,94	-602,22	896,17	81,89
232	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	-10,94	-586,90	896,17	81,89
232	1,00	C_SLV_SY-q=1.5	-10,94	-571,57	896,17	81,89
232	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-26,92	-695,26	896,17	33,29
232	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	-26,92	-679,93	896,17	33,29
232	1,00	C_SLV_SY-q=1.5	-26,92	-664,61	896,17	33,29
250	0,00	C_SLU_STATICA	-9,80	-991,82	896,17	91,43
250	0,38	C_SLU_STATICA	-9,80	-976,58	896,17	91,43
250	0,77	C_SLU_STATICA	-9,80	-961,34	896,17	91,43
250	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	61,95	-607,16	896,17	14,47
250	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	61,95	-595,44	896,17	14,47
250	0,77	C_SLV_SX-q=1.5	61,95	-583,71	896,17	14,47
250	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-75,63	-711,46	896,17	11,85
250	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	-75,63	-699,74	896,17	11,85
250	0,77	C_SLV_SX-q=1.5	-75,63	-688,02	896,17	11,85
250	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	101,55	-620,19	896,17	8,82
250	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	101,55	-608,47	896,17	8,82
250	0,77	C_SLV_SY-q=1.5	101,55	-596,74	896,17	8,82
250	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-115,23	-698,43	896,17	7,78
250	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	-115,23	-686,71	896,17	7,78
250	0,77	C_SLV_SY-q=1.5	-115,23	-674,99	896,17	7,78
264	0,15	C_SLU_STATICA	13,37	-712,21	896,17	67,01
264	0,71	C_SLU_STATICA	13,37	-690,00	896,17	67,01
264	1,27	C_SLU_STATICA	13,37	-667,79	896,17	67,01
264	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	33,94	-511,49	896,17	26,41
264	0,71	C_SLV_SX-q=1.5	33,94	-494,41	896,17	26,41
264	1,27	C_SLV_SX-q=1.5	33,94	-477,32	896,17	26,41
264	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-11,56	-577,79	896,17	77,54
264	0,71	C_SLV_SX-q=1.5	-11,56	-560,70	896,17	77,54
264	1,27	C_SLV_SX-q=1.5	-11,56	-543,62	896,17	77,54
264	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	23,23	-516,57	896,17	38,59
264	0,71	C_SLV_SY-q=1.5	23,23	-499,49	896,17	38,59
264	1,27	C_SLV_SY-q=1.5	23,23	-482,40	896,17	38,59
264	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-0,85	-572,70	896,17	1058,06
264	0,71	C_SLV_SY-q=1.5	-0,85	-555,62	896,17	1058,06

264	1,27	C_SLV_SY-q=1.5	-0,85	-538,53	896,17	1058,06
265	0,00	C_SLU_STATICA	13,37	-667,79	896,17	67,01
265	0,48	C_SLU_STATICA	13,37	-648,57	896,17	67,01
265	0,97	C_SLU_STATICA	13,37	-629,34	896,17	67,01
265	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	33,70	-478,03	896,17	26,60
265	0,48	C_SLV_SX-q=1.5	33,70	-463,24	896,17	26,60
265	0,97	C_SLV_SX-q=1.5	33,70	-448,46	896,17	26,60
265	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-11,32	-542,91	896,17	79,19
265	0,48	C_SLV_SX-q=1.5	-11,32	-528,12	896,17	79,19
265	0,97	C_SLV_SX-q=1.5	-11,32	-513,33	896,17	79,19
265	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	23,10	-483,32	896,17	38,79
265	0,48	C_SLV_SY-q=1.5	23,10	-468,54	896,17	38,79
265	0,97	C_SLV_SY-q=1.5	23,10	-453,75	896,17	38,79
265	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-0,72	-537,61	896,17	1239,52
265	0,48	C_SLV_SY-q=1.5	-0,72	-522,83	896,17	1239,52
265	0,97	C_SLV_SY-q=1.5	-0,72	-508,04	896,17	1239,52
266	0,15	C_SLU_STATICA	7,07	-691,48	896,17	126,72
266	0,71	C_SLU_STATICA	7,07	-669,27	896,17	126,72
266	1,27	C_SLU_STATICA	7,07	-647,05	896,17	126,72
266	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	28,24	-495,69	896,17	31,73
266	0,71	C_SLV_SX-q=1.5	28,24	-478,60	896,17	31,73
266	1,27	C_SLV_SX-q=1.5	28,24	-461,52	896,17	31,73
266	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-21,33	-562,94	896,17	42,01
266	0,71	C_SLV_SX-q=1.5	-21,33	-545,85	896,17	42,01
266	1,27	C_SLV_SX-q=1.5	-21,33	-528,77	896,17	42,01
266	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	21,02	-503,20	896,17	42,64
266	0,71	C_SLV_SY-q=1.5	21,02	-486,12	896,17	42,64
266	1,27	C_SLV_SY-q=1.5	21,02	-469,03	896,17	42,64
266	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-14,11	-555,42	896,17	63,53
266	0,71	C_SLV_SY-q=1.5	-14,11	-538,34	896,17	63,53
266	1,27	C_SLV_SY-q=1.5	-14,11	-521,25	896,17	63,53
267	0,00	C_SLU_STATICA	7,07	-647,05	896,17	126,72
267	0,48	C_SLU_STATICA	7,07	-627,83	896,17	126,72
267	0,97	C_SLU_STATICA	7,07	-608,61	896,17	126,72
267	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	28,00	-462,12	896,17	32,01
267	0,48	C_SLV_SX-q=1.5	28,00	-447,33	896,17	32,01
267	0,97	C_SLV_SX-q=1.5	28,00	-432,55	896,17	32,01
267	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-21,09	-528,16	896,17	42,50
267	0,48	C_SLV_SX-q=1.5	-21,09	-513,38	896,17	42,50
267	0,97	C_SLV_SX-q=1.5	-21,09	-498,59	896,17	42,50
267	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	20,89	-469,69	896,17	42,90
267	0,48	C_SLV_SY-q=1.5	20,89	-454,91	896,17	42,90
267	0,97	C_SLV_SY-q=1.5	20,89	-440,12	896,17	42,90
267	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-13,98	-520,59	896,17	64,10
267	0,48	C_SLV_SY-q=1.5	-13,98	-505,80	896,17	64,10

267	0,97	C_SLV_SY-q=1.5	-13,98	-491,02	896,17	64,10
270	0,00	C_SLU_STATICA	-171,68	-993,33	896,17	5,22
270	0,20	C_SLU_STATICA	-171,68	-985,36	896,17	5,22
270	0,40	C_SLU_STATICA	-171,68	-977,40	896,17	5,22
270	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	25,34	-616,87	896,17	35,36
270	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	25,34	-610,75	896,17	35,36
270	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	25,34	-604,62	896,17	35,36
270	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-249,17	-715,73	896,17	3,60
270	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	-249,17	-709,60	896,17	3,60
270	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	-249,17	-703,47	896,17	3,60
270	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	101,87	-613,90	896,17	8,80
270	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	101,87	-607,77	896,17	8,80
270	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	101,87	-601,64	896,17	8,80
270	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-325,70	-718,71	896,17	2,75
270	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	-325,70	-712,58	896,17	2,75
270	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	-325,70	-706,45	896,17	2,75
309	0,15	C_SLU_STATICA	39,54	-1104,29	896,17	22,66
309	0,63	C_SLU_STATICA	39,54	-1085,07	896,17	22,66
309	1,12	C_SLU_STATICA	39,54	-1065,84	896,17	22,66
309	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	102,12	-696,34	896,17	8,78
309	0,63	C_SLV_SX-q=1.5	102,12	-681,55	896,17	8,78
309	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	102,12	-666,76	896,17	8,78
309	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-45,76	-786,97	896,17	19,58
309	0,63	C_SLV_SX-q=1.5	-45,76	-772,18	896,17	19,58
309	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	-45,76	-757,39	896,17	19,58
309	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	195,68	-673,28	896,17	4,58
309	0,63	C_SLV_SY-q=1.5	195,68	-658,49	896,17	4,58
309	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	195,68	-643,70	896,17	4,58
309	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-139,32	-810,03	896,17	6,43
309	0,63	C_SLV_SY-q=1.5	-139,32	-795,24	896,17	6,43
309	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	-139,32	-780,45	896,17	6,43
310	0,00	C_SLU_STATICA	39,54	-1065,84	896,17	22,66
310	0,48	C_SLU_STATICA	39,54	-1046,62	896,17	22,66
310	0,97	C_SLU_STATICA	39,54	-1027,40	896,17	22,66
310	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	102,00	-667,66	896,17	8,79
310	0,48	C_SLV_SX-q=1.5	102,00	-652,88	896,17	8,79
310	0,97	C_SLV_SX-q=1.5	102,00	-638,09	896,17	8,79
310	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-45,65	-756,49	896,17	19,63
310	0,48	C_SLV_SX-q=1.5	-45,65	-741,71	896,17	19,63
310	0,97	C_SLV_SX-q=1.5	-45,65	-726,92	896,17	19,63
310	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	195,45	-644,16	896,17	4,59
310	0,48	C_SLV_SY-q=1.5	195,45	-629,37	896,17	4,59
310	0,97	C_SLV_SY-q=1.5	195,45	-614,58	896,17	4,59
310	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-139,09	-780,00	896,17	6,44
310	0,48	C_SLV_SY-q=1.5	-139,09	-765,21	896,17	6,44

310	0,97	C_SLV_SY-q=1.5	-139,09	-750,43	896,17	6,44
392	0,00	C_SLU_STATICA	-4,40	-608,61	896,17	203,72
392	0,54	C_SLU_STATICA	-4,40	-587,30	896,17	203,72
392	1,07	C_SLU_STATICA	-4,40	-565,98	896,17	203,72
392	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	15,17	-433,11	896,17	59,09
392	0,54	C_SLV_SX-q=1.5	15,17	-416,71	896,17	59,09
392	1,07	C_SLV_SX-q=1.5	15,17	-400,32	896,17	59,09
392	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-20,89	-498,03	896,17	42,91
392	0,54	C_SLV_SX-q=1.5	-20,89	-481,64	896,17	42,91
392	1,07	C_SLV_SX-q=1.5	-20,89	-465,24	896,17	42,91
392	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	10,79	-440,73	896,17	83,09
392	0,54	C_SLV_SY-q=1.5	10,79	-424,34	896,17	83,09
392	1,07	C_SLV_SY-q=1.5	10,79	-407,94	896,17	83,09
392	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-16,51	-490,41	896,17	54,30
392	0,54	C_SLV_SY-q=1.5	-16,51	-474,01	896,17	54,30
392	1,07	C_SLV_SY-q=1.5	-16,51	-457,61	896,17	54,30
428	0,00	C_SLU_STATICA	8,73	-1012,13	896,17	102,69
428	0,54	C_SLU_STATICA	8,73	-990,71	896,17	102,69
428	1,08	C_SLU_STATICA	8,73	-969,30	896,17	102,69
428	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	48,92	-634,01	896,17	18,32
428	0,54	C_SLV_SX-q=1.5	48,92	-617,54	896,17	18,32
428	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	48,92	-601,07	896,17	18,32
428	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-33,29	-715,17	896,17	26,92
428	0,54	C_SLV_SX-q=1.5	-33,29	-698,70	896,17	26,92
428	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	-33,29	-682,23	896,17	26,92
428	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	100,67	-619,50	896,17	8,90
428	0,54	C_SLV_SY-q=1.5	100,67	-603,03	896,17	8,90
428	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	100,67	-586,56	896,17	8,90
428	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-85,04	-729,68	896,17	10,54
428	0,54	C_SLV_SY-q=1.5	-85,04	-713,21	896,17	10,54
428	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	-85,04	-696,74	896,17	10,54
429	0,23	C_SLU_STATICA	13,38	-901,15	896,17	66,98
429	0,75	C_SLU_STATICA	13,38	-880,23	896,17	66,98
429	1,28	C_SLU_STATICA	13,38	-859,31	896,17	66,98
429	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	24,49	-549,47	896,17	36,59
429	0,75	C_SLV_SX-q=1.5	24,49	-533,38	896,17	36,59
429	1,28	C_SLV_SX-q=1.5	24,49	-517,29	896,17	36,59
429	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	-4,86	-628,80	896,17	184,36
429	0,75	C_SLV_SX-q=1.5	-4,86	-612,71	896,17	184,36
429	1,28	C_SLV_SX-q=1.5	-4,86	-596,62	896,17	184,36
429	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	29,53	-528,38	896,17	30,34
429	0,75	C_SLV_SY-q=1.5	29,53	-512,29	896,17	30,34
429	1,28	C_SLV_SY-q=1.5	29,53	-496,20	896,17	30,34
429	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	-9,90	-649,89	896,17	90,49
429	0,75	C_SLV_SY-q=1.5	-9,90	-633,80	896,17	90,49

429	1,28	C_SLV_SY-q=1.5	-9,90	-617,71	896,17	90,49
430	0,23	C_SLU_STATICA	-14,30	-803,61	896,17	62,66
430	0,90	C_SLU_STATICA	-14,30	-776,72	896,17	62,66
430	1,58	C_SLU_STATICA	-14,30	-749,83	896,17	62,66
430	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	68,01	-480,53	896,17	13,18
430	0,90	C_SLV_SX-q=1.5	68,01	-459,85	896,17	13,18
430	1,58	C_SLV_SX-q=1.5	68,01	-439,16	896,17	13,18
430	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	-89,45	-547,52	896,17	10,02
430	0,90	C_SLV_SX-q=1.5	-89,45	-526,84	896,17	10,02
430	1,58	C_SLV_SX-q=1.5	-89,45	-506,15	896,17	10,02
430	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	168,69	-463,23	896,17	5,31
430	0,90	C_SLV_SY-q=1.5	168,69	-442,54	896,17	5,31
430	1,58	C_SLV_SY-q=1.5	168,69	-421,85	896,17	5,31
430	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	-190,12	-564,83	896,17	4,71
430	0,90	C_SLV_SY-q=1.5	-190,12	-544,15	896,17	4,71
430	1,58	C_SLV_SY-q=1.5	-190,12	-523,46	896,17	4,71
433	0,00	C_SLU_STATICA	-6,11	-1019,34	896,17	146,70
433	0,54	C_SLU_STATICA	-6,11	-997,93	896,17	146,70
433	1,08	C_SLU_STATICA	-6,11	-976,51	896,17	146,70
433	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	38,26	-637,17	896,17	23,42
433	0,54	C_SLV_SX-q=1.5	38,26	-620,70	896,17	23,42
433	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	38,26	-604,23	896,17	23,42
433	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-45,31	-718,70	896,17	19,78
433	0,54	C_SLV_SX-q=1.5	-45,31	-702,23	896,17	19,78
433	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	-45,31	-685,76	896,17	19,78
433	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	91,39	-661,15	896,17	9,81
433	0,54	C_SLV_SY-q=1.5	91,39	-644,68	896,17	9,81
433	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	91,39	-628,20	896,17	9,81
433	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-98,45	-694,73	896,17	9,10
433	0,54	C_SLV_SY-q=1.5	-98,45	-678,25	896,17	9,10
433	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	-98,45	-661,78	896,17	9,10
434	0,23	C_SLU_STATICA	0,52	-858,67	896,17	1733,41
434	1,65	C_SLU_STATICA	0,52	-801,89	896,17	1733,41
434	3,08	C_SLU_STATICA	0,52	-745,12	896,17	1733,41
434	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	36,47	-520,18	896,17	24,57
434	1,65	C_SLV_SX-q=1.5	36,47	-476,51	896,17	24,57
434	3,08	C_SLV_SX-q=1.5	36,47	-432,84	896,17	24,57
434	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	-33,95	-588,49	896,17	26,40
434	1,65	C_SLV_SX-q=1.5	-33,95	-544,82	896,17	26,40
434	3,08	C_SLV_SX-q=1.5	-33,95	-501,15	896,17	26,40
434	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	87,25	-539,82	896,17	10,27
434	1,65	C_SLV_SY-q=1.5	87,25	-496,15	896,17	10,27
434	3,08	C_SLV_SY-q=1.5	87,25	-452,48	896,17	10,27
434	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	-84,72	-568,85	896,17	10,58
434	1,65	C_SLV_SY-q=1.5	-84,72	-525,18	896,17	10,58

434	3,08	C_SLV_SY-q=1.5	-84,72	-481,51	896,17	10,58
437	0,00	C_SLU_STATICA	-9,27	-1026,98	896,17	96,65
437	0,54	C_SLU_STATICA	-9,27	-1005,57	896,17	96,65
437	1,08	C_SLU_STATICA	-9,27	-984,16	896,17	96,65
437	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	40,80	-649,33	896,17	21,97
437	0,54	C_SLV_SX-q=1.5	40,80	-632,86	896,17	21,97
437	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	40,80	-616,38	896,17	21,97
437	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-51,41	-716,61	896,17	17,43
437	0,54	C_SLV_SX-q=1.5	-51,41	-700,13	896,17	17,43
437	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	-51,41	-683,66	896,17	17,43
437	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	96,00	-665,53	896,17	9,34
437	0,54	C_SLV_SY-q=1.5	96,00	-649,05	896,17	9,34
437	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	96,00	-632,58	896,17	9,34
437	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-106,61	-700,41	896,17	8,41
437	0,54	C_SLV_SY-q=1.5	-106,61	-683,94	896,17	8,41
437	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	-106,61	-667,46	896,17	8,41
438	0,23	C_SLU_STATICA	6,74	-864,98	896,17	133,02
438	1,65	C_SLU_STATICA	6,74	-808,21	896,17	133,02
438	3,08	C_SLU_STATICA	6,74	-751,44	896,17	133,02
438	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	40,11	-529,68	896,17	22,35
438	1,65	C_SLV_SX-q=1.5	40,11	-486,01	896,17	22,35
438	3,08	C_SLV_SX-q=1.5	40,11	-442,34	896,17	22,35
438	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	-30,83	-586,95	896,17	29,07
438	1,65	C_SLV_SX-q=1.5	-30,83	-543,28	896,17	29,07
438	3,08	C_SLV_SX-q=1.5	-30,83	-499,61	896,17	29,07
438	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	92,13	-541,70	896,17	9,73
438	1,65	C_SLV_SY-q=1.5	92,13	-498,03	896,17	9,73
438	3,08	C_SLV_SY-q=1.5	92,13	-454,36	896,17	9,73
438	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	-82,85	-574,93	896,17	10,82
438	1,65	C_SLV_SY-q=1.5	-82,85	-531,26	896,17	10,82
438	3,08	C_SLV_SY-q=1.5	-82,85	-487,59	896,17	10,82
440	0,00	C_SLU_STATICA	-2,99	-493,89	896,17	299,62
440	0,53	C_SLU_STATICA	-2,99	-472,97	896,17	299,62
440	1,05	C_SLU_STATICA	-2,99	-452,06	896,17	299,62
440	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	5,90	-347,76	896,17	152,02
440	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	5,90	-331,67	896,17	152,02
440	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	5,90	-315,58	896,17	152,02
440	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-9,88	-405,64	896,17	90,71
440	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	-9,88	-389,55	896,17	90,71
440	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-9,88	-373,46	896,17	90,71
440	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	3,01	-355,04	896,17	297,83
440	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	3,01	-338,95	896,17	297,83
440	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	3,01	-322,86	896,17	297,83
440	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-6,99	-398,36	896,17	128,13
440	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	-6,99	-382,27	896,17	128,13

440	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-6,99	-366,18	896,17	128,13
441	0,23	C_SLU_STATICA	-35,28	-318,08	896,17	25,40
441	0,90	C_SLU_STATICA	-35,28	-291,18	896,17	25,40
441	1,58	C_SLU_STATICA	-35,28	-264,29	896,17	25,40
441	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	30,45	-215,22	896,17	29,43
441	0,90	C_SLV_SX-q=1.5	30,45	-194,53	896,17	29,43
441	1,58	C_SLV_SX-q=1.5	30,45	-173,85	896,17	29,43
441	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	-78,40	-267,84	896,17	11,43
441	0,90	C_SLV_SX-q=1.5	-78,40	-247,15	896,17	11,43
441	1,58	C_SLV_SX-q=1.5	-78,40	-226,47	896,17	11,43
441	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	17,43	-223,73	896,17	51,42
441	0,90	C_SLV_SY-q=1.5	17,43	-203,04	896,17	51,42
441	1,58	C_SLV_SY-q=1.5	17,43	-182,36	896,17	51,42
441	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	-65,38	-259,33	896,17	13,71
441	0,90	C_SLV_SY-q=1.5	-65,38	-238,64	896,17	13,71
441	1,58	C_SLV_SY-q=1.5	-65,38	-217,96	896,17	13,71
443	0,00	C_SLU_STATICA	-4,40	-473,16	896,17	203,72
443	0,53	C_SLU_STATICA	-4,40	-452,24	896,17	203,72
443	1,05	C_SLU_STATICA	-4,40	-431,32	896,17	203,72
443	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	7,02	-330,80	896,17	127,61
443	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	7,02	-314,71	896,17	127,61
443	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	7,02	-298,63	896,17	127,61
443	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-12,74	-391,94	896,17	70,33
443	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	-12,74	-375,85	896,17	70,33
443	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-12,74	-359,77	896,17	70,33
443	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	7,11	-338,48	896,17	126,13
443	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	7,11	-322,39	896,17	126,13
443	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	7,11	-306,30	896,17	126,13
443	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-12,83	-384,27	896,17	69,88
443	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	-12,83	-368,18	896,17	69,88
443	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-12,83	-352,09	896,17	69,88
444	0,23	C_SLU_STATICA	27,07	-294,83	896,17	33,11
444	0,90	C_SLU_STATICA	27,07	-267,94	896,17	33,11
444	1,58	C_SLU_STATICA	27,07	-241,04	896,17	33,11
444	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	69,54	-196,57	896,17	12,89
444	0,90	C_SLV_SX-q=1.5	69,54	-175,88	896,17	12,89
444	1,58	C_SLV_SX-q=1.5	69,54	-155,20	896,17	12,89
444	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	-31,99	-252,08	896,17	28,02
444	0,90	C_SLV_SX-q=1.5	-31,99	-231,39	896,17	28,02
444	1,58	C_SLV_SX-q=1.5	-31,99	-210,71	896,17	28,02
444	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	56,66	-204,23	896,17	15,82
444	0,90	C_SLV_SY-q=1.5	56,66	-183,54	896,17	15,82
444	1,58	C_SLV_SY-q=1.5	56,66	-162,86	896,17	15,82
444	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	-19,11	-244,42	896,17	46,89
444	0,90	C_SLV_SY-q=1.5	-19,11	-223,73	896,17	46,89

444	1,58	C_SLV_SY-q=1.5	-19,11	-203,05	896,17	46,89
451	0,00	C_SLU_STATICA	-11,06	-1141,14	896,17	81,05
451	0,54	C_SLU_STATICA	-11,06	-1119,73	896,17	81,05
451	1,08	C_SLU_STATICA	-11,06	-1098,31	896,17	81,05
451	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	44,37	-702,87	896,17	20,20
451	0,54	C_SLV_SX-q=1.5	44,37	-686,40	896,17	20,20
451	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	44,37	-669,93	896,17	20,20
451	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-66,48	-785,87	896,17	13,48
451	0,54	C_SLV_SX-q=1.5	-66,48	-769,39	896,17	13,48
451	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	-66,48	-752,92	896,17	13,48
451	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	101,12	-704,43	896,17	8,86
451	0,54	C_SLV_SY-q=1.5	101,12	-687,95	896,17	8,86
451	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	101,12	-671,48	896,17	8,86
451	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-123,23	-784,31	896,17	7,27
451	0,54	C_SLV_SY-q=1.5	-123,23	-767,84	896,17	7,27
451	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	-123,23	-751,37	896,17	7,27
453	0,23	C_SLU_STATICA	61,62	-825,85	896,17	14,54
453	0,90	C_SLU_STATICA	61,62	-798,96	896,17	14,54
453	1,58	C_SLU_STATICA	61,62	-772,06	896,17	14,54
453	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	82,82	-496,90	896,17	10,82
453	0,90	C_SLV_SX-q=1.5	82,82	-476,21	896,17	10,82
453	1,58	C_SLV_SX-q=1.5	82,82	-455,52	896,17	10,82
453	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	-6,69	-555,43	896,17	133,90
453	0,90	C_SLV_SX-q=1.5	-6,69	-534,74	896,17	133,90
453	1,58	C_SLV_SX-q=1.5	-6,69	-514,06	896,17	133,90
453	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	143,33	-499,51	896,17	6,25
453	0,90	C_SLV_SY-q=1.5	143,33	-478,83	896,17	6,25
453	1,58	C_SLV_SY-q=1.5	143,33	-458,14	896,17	6,25
453	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	-67,20	-552,81	896,17	13,34
453	0,90	C_SLV_SY-q=1.5	-67,20	-532,13	896,17	13,34
453	1,58	C_SLV_SY-q=1.5	-67,20	-511,44	896,17	13,34
456	0,23	C_SLU_STATICA	-116,60	-493,05	896,17	7,69
456	0,90	C_SLU_STATICA	-116,60	-466,16	896,17	7,69
456	1,58	C_SLU_STATICA	-116,60	-439,27	896,17	7,69
456	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	-39,71	-296,13	896,17	22,57
456	0,90	C_SLV_SX-q=1.5	-39,71	-275,45	896,17	22,57
456	1,58	C_SLV_SX-q=1.5	-39,71	-254,76	896,17	22,57
456	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	-107,90	-370,44	896,17	8,31
456	0,90	C_SLV_SX-q=1.5	-107,90	-349,75	896,17	8,31
456	1,58	C_SLV_SX-q=1.5	-107,90	-329,07	896,17	8,31
456	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	-1,69	-283,77	896,17	531,22
456	0,90	C_SLV_SY-q=1.5	-1,69	-263,09	896,17	531,22
456	1,58	C_SLV_SY-q=1.5	-1,69	-242,40	896,17	531,22
456	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	-145,91	-382,80	896,17	6,14
456	0,90	C_SLV_SY-q=1.5	-145,91	-362,11	896,17	6,14

456	1,58	C_SLV_SY-q=1.5	-145,91	-341,43	896,17	6,14
458	0,00	C_SLU_STATICA	-75,37	-644,77	896,17	11,89
458	0,53	C_SLU_STATICA	-75,37	-623,85	896,17	11,89
458	1,05	C_SLU_STATICA	-75,37	-602,94	896,17	11,89
458	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	44,12	-403,98	896,17	20,31
458	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	44,12	-387,89	896,17	20,31
458	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	44,12	-371,81	896,17	20,31
458	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-141,80	-476,14	896,17	6,32
458	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	-141,80	-460,05	896,17	6,32
458	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-141,80	-443,96	896,17	6,32
458	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	97,13	-404,20	896,17	9,23
458	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	97,13	-388,11	896,17	9,23
458	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	97,13	-372,02	896,17	9,23
458	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-194,82	-475,93	896,17	4,60
458	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	-194,82	-459,84	896,17	4,60
458	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-194,82	-443,75	896,17	4,60
464	0,00	C_SLU_STATICA	-9,80	-961,34	896,17	91,43
464	0,53	C_SLU_STATICA	-9,80	-940,43	896,17	91,43
464	1,05	C_SLU_STATICA	-9,80	-919,51	896,17	91,43
464	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	60,06	-585,56	896,17	14,92
464	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	60,06	-569,47	896,17	14,92
464	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	60,06	-553,38	896,17	14,92
464	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-73,73	-686,18	896,17	12,15
464	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	-73,73	-670,09	896,17	12,15
464	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-73,73	-654,00	896,17	12,15
464	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	98,67	-597,55	896,17	9,08
464	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	98,67	-581,46	896,17	9,08
464	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	98,67	-565,37	896,17	9,08
464	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-112,35	-674,18	896,17	7,98
464	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	-112,35	-658,09	896,17	7,98
464	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-112,35	-642,00	896,17	7,98
465	0,23	C_SLU_STATICA	-12,24	-800,52	896,17	73,23
465	0,90	C_SLU_STATICA	-12,24	-773,62	896,17	73,23
465	1,58	C_SLU_STATICA	-12,24	-746,73	896,17	73,23
465	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	67,69	-468,81	896,17	13,24
465	0,90	C_SLV_SX-q=1.5	67,69	-448,12	896,17	13,24
465	1,58	C_SLV_SX-q=1.5	67,69	-427,43	896,17	13,24
465	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	-86,38	-555,23	896,17	10,37
465	0,90	C_SLV_SX-q=1.5	-86,38	-534,54	896,17	10,37
465	1,58	C_SLV_SX-q=1.5	-86,38	-513,86	896,17	10,37
465	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	108,82	-474,69	896,17	8,24
465	0,90	C_SLV_SY-q=1.5	108,82	-454,01	896,17	8,24
465	1,58	C_SLV_SY-q=1.5	108,82	-433,32	896,17	8,24
465	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	-127,52	-549,34	896,17	7,03
465	0,90	C_SLV_SY-q=1.5	-127,52	-528,65	896,17	7,03

465	1,58	C_SLV_SY-q=1.5	-127,52	-507,97	896,17	7,03
467	0,00	C_SLU_STATICA	-4,55	-961,44	896,17	197,18
467	0,53	C_SLU_STATICA	-4,55	-940,52	896,17	197,18
467	1,05	C_SLU_STATICA	-4,55	-919,61	896,17	197,18
467	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	69,08	-594,57	896,17	12,97
467	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	69,08	-578,48	896,17	12,97
467	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	69,08	-562,39	896,17	12,97
467	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-74,69	-671,53	896,17	12,00
467	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	-74,69	-655,44	896,17	12,00
467	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-74,69	-639,35	896,17	12,00
467	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	111,22	-615,58	896,17	8,06
467	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	111,22	-599,49	896,17	8,06
467	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	111,22	-583,40	896,17	8,06
467	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-116,84	-650,53	896,17	7,67
467	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	-116,84	-634,44	896,17	7,67
467	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-116,84	-618,35	896,17	7,67
468	0,23	C_SLU_STATICA	-5,41	-801,58	896,17	165,53
468	0,90	C_SLU_STATICA	-5,41	-774,69	896,17	165,53
468	1,58	C_SLU_STATICA	-5,41	-747,79	896,17	165,53
468	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	66,17	-478,65	896,17	13,54
468	0,90	C_SLV_SX-q=1.5	66,17	-457,97	896,17	13,54
468	1,58	C_SLV_SX-q=1.5	66,17	-437,28	896,17	13,54
468	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	-72,05	-541,55	896,17	12,44
468	0,90	C_SLV_SX-q=1.5	-72,05	-520,86	896,17	12,44
468	1,58	C_SLV_SX-q=1.5	-72,05	-500,18	896,17	12,44
468	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	104,06	-495,21	896,17	8,61
468	0,90	C_SLV_SY-q=1.5	104,06	-474,52	896,17	8,61
468	1,58	C_SLV_SY-q=1.5	104,06	-453,84	896,17	8,61
468	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	-109,94	-524,99	896,17	8,15
468	0,90	C_SLV_SY-q=1.5	-109,94	-504,30	896,17	8,15
468	1,58	C_SLV_SY-q=1.5	-109,94	-483,62	896,17	8,15
470	0,00	C_SLU_STATICA	-6,66	-960,76	896,17	134,56
470	0,53	C_SLU_STATICA	-6,66	-939,85	896,17	134,56
470	1,05	C_SLU_STATICA	-6,66	-918,93	896,17	134,56
470	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	71,70	-594,28	896,17	12,50
470	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	71,70	-578,19	896,17	12,50
470	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	71,70	-562,10	896,17	12,50
470	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-79,71	-671,83	896,17	11,24
470	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	-79,71	-655,74	896,17	11,24
470	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-79,71	-639,65	896,17	11,24
470	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	117,47	-616,57	896,17	7,63
470	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	117,47	-600,48	896,17	7,63
470	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	117,47	-584,39	896,17	7,63
470	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-125,48	-649,54	896,17	7,14
470	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	-125,48	-633,45	896,17	7,14

470	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-125,48	-617,36	896,17	7,14
471	0,23	C_SLU_STATICA	2,87	-800,27	896,17	312,80
471	0,90	C_SLU_STATICA	2,87	-773,38	896,17	312,80
471	1,58	C_SLU_STATICA	2,87	-746,49	896,17	312,80
471	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	76,43	-479,47	896,17	11,72
471	0,90	C_SLV_SX-q=1.5	76,43	-458,78	896,17	11,72
471	1,58	C_SLV_SX-q=1.5	76,43	-438,10	896,17	11,72
471	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	-72,48	-539,84	896,17	12,36
471	0,90	C_SLV_SX-q=1.5	-72,48	-519,16	896,17	12,36
471	1,58	C_SLV_SX-q=1.5	-72,48	-498,47	896,17	12,36
471	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	114,94	-496,32	896,17	7,80
471	0,90	C_SLV_SY-q=1.5	114,94	-475,64	896,17	7,80
471	1,58	C_SLV_SY-q=1.5	114,94	-454,95	896,17	7,80
471	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	-110,98	-522,99	896,17	8,08
471	0,90	C_SLV_SY-q=1.5	-110,98	-502,30	896,17	8,08
471	1,58	C_SLV_SY-q=1.5	-110,98	-481,62	896,17	8,08
473	0,00	C_SLU_STATICA	-5,61	-975,85	896,17	159,80
473	0,53	C_SLU_STATICA	-5,61	-954,93	896,17	159,80
473	1,05	C_SLU_STATICA	-5,61	-934,02	896,17	159,80
473	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	72,78	-603,76	896,17	12,31
473	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	72,78	-587,67	896,17	12,31
473	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	72,78	-571,58	896,17	12,31
473	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-80,58	-678,76	896,17	11,12
473	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	-80,58	-662,67	896,17	11,12
473	1,05	C_SLV_SX-q=1.5	-80,58	-646,58	896,17	11,12
473	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	121,06	-614,88	896,17	7,40
473	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	121,06	-598,79	896,17	7,40
473	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	121,06	-582,70	896,17	7,40
473	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-128,86	-667,64	896,17	6,95
473	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	-128,86	-651,55	896,17	6,95
473	1,05	C_SLV_SY-q=1.5	-128,86	-635,46	896,17	6,95
474	0,23	C_SLU_STATICA	16,02	-827,25	896,17	55,95
474	0,90	C_SLU_STATICA	16,02	-800,35	896,17	55,95
474	1,58	C_SLU_STATICA	16,02	-773,46	896,17	55,95
474	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	89,42	-495,98	896,17	10,02
474	0,90	C_SLV_SX-q=1.5	89,42	-475,30	896,17	10,02
474	1,58	C_SLV_SX-q=1.5	89,42	-454,61	896,17	10,02
474	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	-70,70	-557,49	896,17	12,68
474	0,90	C_SLV_SX-q=1.5	-70,70	-536,80	896,17	12,68
474	1,58	C_SLV_SX-q=1.5	-70,70	-516,12	896,17	12,68
474	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	131,90	-504,38	896,17	6,79
474	0,90	C_SLV_SY-q=1.5	131,90	-483,69	896,17	6,79
474	1,58	C_SLV_SY-q=1.5	131,90	-463,01	896,17	6,79
474	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	-113,17	-549,09	896,17	7,92
474	0,90	C_SLV_SY-q=1.5	-113,17	-528,41	896,17	7,92

474	1,58	C_SLV_SY-q=1.5	-113,17	-507,72	896,17	7,92
507	0,00	C_SLU_STATICA	-38,35	-1039,90	896,17	23,37
507	0,10	C_SLU_STATICA	-38,35	-1036,01	896,17	23,37
507	0,20	C_SLU_STATICA	-38,35	-1032,13	896,17	23,37
507	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	73,98	-625,06	896,17	12,11
507	0,10	C_SLV_SX-q=1.5	73,98	-622,08	896,17	12,11
507	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	73,98	-619,09	896,17	12,11
507	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-129,55	-708,18	896,17	6,92
507	0,10	C_SLV_SX-q=1.5	-129,55	-705,19	896,17	6,92
507	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	-129,55	-702,20	896,17	6,92
507	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	154,82	-620,31	896,17	5,79
507	0,10	C_SLV_SY-q=1.5	154,82	-617,32	896,17	5,79
507	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	154,82	-614,33	896,17	5,79
507	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-210,39	-712,93	896,17	4,26
507	0,10	C_SLV_SY-q=1.5	-210,39	-709,94	896,17	4,26
507	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	-210,39	-706,95	896,17	4,26
514	0,35	C_SLU_STATICA	35,19	-911,20	896,17	25,47
514	0,72	C_SLU_STATICA	35,19	-896,66	896,17	25,47
514	1,08	C_SLU_STATICA	35,19	-882,12	896,17	25,47
514	0,35	C_SLV_SX-q=1.5	63,49	-558,00	896,17	14,11
514	0,72	C_SLV_SX-q=1.5	63,49	-546,82	896,17	14,11
514	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	63,49	-535,63	896,17	14,11
514	0,35	C_SLV_SX-q=1.5	-25,14	-625,99	896,17	35,64
514	0,72	C_SLV_SX-q=1.5	-25,14	-614,80	896,17	35,64
514	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	-25,14	-603,62	896,17	35,64
514	0,35	C_SLV_SY-q=1.5	126,54	-559,63	896,17	7,08
514	0,72	C_SLV_SY-q=1.5	126,54	-548,44	896,17	7,08
514	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	126,54	-537,26	896,17	7,08
514	0,35	C_SLV_SY-q=1.5	-88,19	-624,36	896,17	10,16
514	0,72	C_SLV_SY-q=1.5	-88,19	-613,18	896,17	10,16
514	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	-88,19	-601,99	896,17	10,16
516	0,00	C_SLU_STATICA	-17,01	-909,37	896,17	52,68
516	0,57	C_SLU_STATICA	-17,01	-886,56	896,17	52,68
516	1,15	C_SLU_STATICA	-17,01	-863,75	896,17	52,68
516	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	50,62	-551,27	896,17	17,70
516	0,57	C_SLV_SX-q=1.5	50,62	-533,72	896,17	17,70
516	1,15	C_SLV_SX-q=1.5	50,62	-516,18	896,17	17,70
516	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-69,30	-637,58	896,17	12,93
516	0,57	C_SLV_SX-q=1.5	-69,30	-620,04	896,17	12,93
516	1,15	C_SLV_SX-q=1.5	-69,30	-602,49	896,17	12,93
516	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	125,82	-527,21	896,17	7,12
516	0,57	C_SLV_SY-q=1.5	125,82	-509,66	896,17	7,12
516	1,15	C_SLV_SY-q=1.5	125,82	-492,12	896,17	7,12
516	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-144,50	-661,64	896,17	6,20
516	0,57	C_SLV_SY-q=1.5	-144,50	-644,10	896,17	6,20

516	1,15	C_SLV_SY-q=1.5	-144,50	-626,56	896,17	6,20
517	0,35	C_SLU_STATICA	-90,17	-579,94	896,17	9,94
517	0,72	C_SLU_STATICA	-90,17	-565,40	896,17	9,94
517	1,08	C_SLU_STATICA	-90,17	-550,86	896,17	9,94
517	0,35	C_SLV_SX-q=1.5	-13,40	-361,64	896,17	66,87
517	0,72	C_SLV_SX-q=1.5	-13,40	-350,46	896,17	66,87
517	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	-13,40	-339,27	896,17	66,87
517	0,35	C_SLV_SX-q=1.5	-96,42	-438,25	896,17	9,29
517	0,72	C_SLV_SX-q=1.5	-96,42	-427,07	896,17	9,29
517	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	-96,42	-415,88	896,17	9,29
517	0,35	C_SLV_SY-q=1.5	34,46	-344,47	896,17	26,01
517	0,72	C_SLV_SY-q=1.5	34,46	-333,28	896,17	26,01
517	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	34,46	-322,10	896,17	26,01
517	0,35	C_SLV_SY-q=1.5	-144,28	-455,43	896,17	6,21
517	0,72	C_SLV_SY-q=1.5	-144,28	-444,24	896,17	6,21
517	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	-144,28	-433,06	896,17	6,21
533	0,00	C_SLU_STATICA	-2,99	-586,72	896,17	299,62
533	0,39	C_SLU_STATICA	-2,99	-571,25	896,17	299,62
533	0,78	C_SLU_STATICA	-2,99	-555,77	896,17	299,62
533	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	11,55	-417,07	896,17	77,58
533	0,39	C_SLV_SX-q=1.5	11,55	-405,17	896,17	77,58
533	0,78	C_SLV_SX-q=1.5	11,55	-393,27	896,17	77,58
533	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-15,54	-479,14	896,17	57,68
533	0,39	C_SLV_SX-q=1.5	-15,54	-467,24	896,17	57,68
533	0,78	C_SLV_SX-q=1.5	-15,54	-455,34	896,17	57,68
533	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	4,61	-423,01	896,17	194,31
533	0,39	C_SLV_SY-q=1.5	4,61	-411,11	896,17	194,31
533	0,78	C_SLV_SY-q=1.5	4,61	-399,21	896,17	194,31
533	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-8,60	-473,20	896,17	104,24
533	0,39	C_SLV_SY-q=1.5	-8,60	-461,30	896,17	104,24
533	0,78	C_SLV_SY-q=1.5	-8,60	-449,40	896,17	104,24
534	0,00	C_SLU_STATICA	-2,99	-555,77	896,17	299,62
534	0,39	C_SLU_STATICA	-2,99	-540,30	896,17	299,62
534	0,78	C_SLU_STATICA	-2,99	-524,83	896,17	299,62
534	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	9,26	-393,88	896,17	96,76
534	0,39	C_SLV_SX-q=1.5	9,26	-381,98	896,17	96,76
534	0,78	C_SLV_SX-q=1.5	9,26	-370,08	896,17	96,76
534	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-13,25	-454,72	896,17	67,65
534	0,39	C_SLV_SX-q=1.5	-13,25	-442,82	896,17	67,65
534	0,78	C_SLV_SX-q=1.5	-13,25	-430,92	896,17	67,65
534	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	3,11	-400,18	896,17	288,07
534	0,39	C_SLV_SY-q=1.5	3,11	-388,28	896,17	288,07
534	0,78	C_SLV_SY-q=1.5	3,11	-376,38	896,17	288,07
534	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-7,10	-448,42	896,17	126,29
534	0,39	C_SLV_SY-q=1.5	-7,10	-436,52	896,17	126,29

534	0,78	C_SLV_SY-q=1.5	-7,10	-424,62	896,17	126,29
535	0,00	C_SLU_STATICA	-2,99	-524,83	896,17	299,62
535	0,39	C_SLU_STATICA	-2,99	-509,36	896,17	299,62
535	0,78	C_SLU_STATICA	-2,99	-493,89	896,17	299,62
535	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	7,11	-370,71	896,17	125,97
535	0,39	C_SLV_SX-q=1.5	7,11	-358,81	896,17	125,97
535	0,78	C_SLV_SX-q=1.5	7,11	-346,91	896,17	125,97
535	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-11,10	-430,29	896,17	80,74
535	0,39	C_SLV_SX-q=1.5	-11,10	-418,39	896,17	80,74
535	0,78	C_SLV_SX-q=1.5	-11,10	-406,49	896,17	80,74
535	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	2,44	-377,42	896,17	366,68
535	0,39	C_SLV_SY-q=1.5	2,44	-365,52	896,17	366,68
535	0,78	C_SLV_SY-q=1.5	2,44	-353,62	896,17	366,68
535	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-6,43	-423,58	896,17	139,40
535	0,39	C_SLV_SY-q=1.5	-6,43	-411,68	896,17	139,40
535	0,78	C_SLV_SY-q=1.5	-6,43	-399,78	896,17	139,40
539	0,40	C_SLU_STATICA	-75,37	-689,79	896,17	11,89
539	0,58	C_SLU_STATICA	-75,37	-682,52	896,17	11,89
539	0,77	C_SLU_STATICA	-75,37	-675,25	896,17	11,89
539	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	46,82	-438,71	896,17	19,14
539	0,58	C_SLV_SX-q=1.5	46,82	-433,11	896,17	19,14
539	0,77	C_SLV_SX-q=1.5	46,82	-427,52	896,17	19,14
539	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	-144,50	-510,67	896,17	6,20
539	0,58	C_SLV_SX-q=1.5	-144,50	-505,08	896,17	6,20
539	0,77	C_SLV_SX-q=1.5	-144,50	-499,49	896,17	6,20
539	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	101,37	-438,83	896,17	8,84
539	0,58	C_SLV_SY-q=1.5	101,37	-433,23	896,17	8,84
539	0,77	C_SLV_SY-q=1.5	101,37	-427,64	896,17	8,84
539	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	-199,05	-510,56	896,17	4,50
539	0,58	C_SLV_SY-q=1.5	-199,05	-504,96	896,17	4,50
539	0,77	C_SLV_SY-q=1.5	-199,05	-499,37	896,17	4,50
540	0,00	C_SLU_STATICA	-75,37	-675,25	896,17	11,89
540	0,38	C_SLU_STATICA	-75,37	-660,01	896,17	11,89
540	0,77	C_SLU_STATICA	-75,37	-644,77	896,17	11,89
540	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	46,21	-427,58	896,17	19,39
540	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	46,21	-415,86	896,17	19,39
540	0,77	C_SLV_SX-q=1.5	46,21	-404,14	896,17	19,39
540	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-143,90	-499,43	896,17	6,23
540	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	-143,90	-487,70	896,17	6,23
540	0,77	C_SLV_SX-q=1.5	-143,90	-475,98	896,17	6,23
540	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	100,42	-427,70	896,17	8,92
540	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	100,42	-415,97	896,17	8,92
540	0,77	C_SLV_SY-q=1.5	100,42	-404,25	896,17	8,92
540	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-198,10	-499,31	896,17	4,52
540	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	-198,10	-487,59	896,17	4,52

540	0,77	C_SLV_SY-q=1.5	-198,10	-475,87	896,17	4,52
541	0,40	C_SLU_STATICA	-4,55	-1006,46	896,17	197,18
541	0,58	C_SLU_STATICA	-4,55	-999,19	896,17	197,18
541	0,77	C_SLU_STATICA	-4,55	-991,92	896,17	197,18
541	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	71,71	-626,83	896,17	12,50
541	0,58	C_SLV_SX-q=1.5	71,71	-621,24	896,17	12,50
541	0,77	C_SLV_SX-q=1.5	71,71	-615,64	896,17	12,50
541	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	-77,32	-708,53	896,17	11,59
541	0,58	C_SLV_SX-q=1.5	-77,32	-702,94	896,17	11,59
541	0,77	C_SLV_SX-q=1.5	-77,32	-697,35	896,17	11,59
541	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	115,23	-649,34	896,17	7,78
541	0,58	C_SLV_SY-q=1.5	115,23	-643,75	896,17	7,78
541	0,77	C_SLV_SY-q=1.5	115,23	-638,15	896,17	7,78
541	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	-120,85	-686,02	896,17	7,42
541	0,58	C_SLV_SY-q=1.5	-120,85	-680,43	896,17	7,42
541	0,77	C_SLV_SY-q=1.5	-120,85	-674,84	896,17	7,42
542	0,00	C_SLU_STATICA	-4,55	-991,92	896,17	197,18
542	0,38	C_SLU_STATICA	-4,55	-976,68	896,17	197,18
542	0,77	C_SLU_STATICA	-4,55	-961,44	896,17	197,18
542	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	71,10	-616,60	896,17	12,60
542	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	71,10	-604,88	896,17	12,60
542	0,77	C_SLV_SX-q=1.5	71,10	-593,16	896,17	12,60
542	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-76,72	-696,39	896,17	11,68
542	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	-76,72	-684,66	896,17	11,68
542	0,77	C_SLV_SX-q=1.5	-76,72	-672,94	896,17	11,68
542	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	114,32	-638,51	896,17	7,84
542	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	114,32	-626,79	896,17	7,84
542	0,77	C_SLV_SY-q=1.5	114,32	-615,07	896,17	7,84
542	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-119,93	-674,48	896,17	7,47
542	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	-119,93	-662,76	896,17	7,47
542	0,77	C_SLV_SY-q=1.5	-119,93	-651,04	896,17	7,47
543	0,40	C_SLU_STATICA	-6,66	-1005,78	896,17	134,56
543	0,58	C_SLU_STATICA	-6,66	-998,51	896,17	134,56
543	0,77	C_SLU_STATICA	-6,66	-991,24	896,17	134,56
543	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	74,43	-626,58	896,17	12,04
543	0,58	C_SLV_SX-q=1.5	74,43	-620,99	896,17	12,04
543	0,77	C_SLV_SX-q=1.5	74,43	-615,39	896,17	12,04
543	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	-82,44	-708,79	896,17	10,87
543	0,58	C_SLV_SX-q=1.5	-82,44	-703,20	896,17	10,87
543	0,77	C_SLV_SX-q=1.5	-82,44	-697,61	896,17	10,87
543	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	121,67	-650,37	896,17	7,37
543	0,58	C_SLV_SY-q=1.5	121,67	-644,78	896,17	7,37
543	0,77	C_SLV_SY-q=1.5	121,67	-639,19	896,17	7,37
543	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	-129,68	-685,00	896,17	6,91
543	0,58	C_SLV_SY-q=1.5	-129,68	-679,41	896,17	6,91

543	0,77	C_SLV_SY-q=1.5	-129,68	-673,81	896,17	6,91
544	0,00	C_SLU_STATICA	-6,66	-991,24	896,17	134,56
544	0,38	C_SLU_STATICA	-6,66	-976,00	896,17	134,56
544	0,77	C_SLU_STATICA	-6,66	-960,76	896,17	134,56
544	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	73,80	-616,33	896,17	12,14
544	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	73,80	-604,61	896,17	12,14
544	0,77	C_SLV_SX-q=1.5	73,80	-592,89	896,17	12,14
544	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-81,81	-696,67	896,17	10,95
544	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	-81,81	-684,95	896,17	10,95
544	0,77	C_SLV_SX-q=1.5	-81,81	-673,22	896,17	10,95
544	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	120,71	-639,52	896,17	7,42
544	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	120,71	-627,80	896,17	7,42
544	0,77	C_SLV_SY-q=1.5	120,71	-616,08	896,17	7,42
544	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-128,72	-673,48	896,17	6,96
544	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	-128,72	-661,75	896,17	6,96
544	0,77	C_SLV_SY-q=1.5	-128,72	-650,03	896,17	6,96
546	0,40	C_SLU_STATICA	-5,61	-1020,87	896,17	159,80
546	0,58	C_SLU_STATICA	-5,61	-1013,60	896,17	159,80
546	0,77	C_SLU_STATICA	-5,61	-1006,33	896,17	159,80
546	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	75,64	-636,22	896,17	11,85
546	0,58	C_SLV_SX-q=1.5	75,64	-630,63	896,17	11,85
546	0,77	C_SLV_SX-q=1.5	75,64	-625,04	896,17	11,85
546	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	-83,44	-715,56	896,17	10,74
546	0,58	C_SLV_SX-q=1.5	-83,44	-709,96	896,17	10,74
546	0,77	C_SLV_SX-q=1.5	-83,44	-704,37	896,17	10,74
546	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	125,41	-648,39	896,17	7,15
546	0,58	C_SLV_SY-q=1.5	125,41	-642,80	896,17	7,15
546	0,77	C_SLV_SY-q=1.5	125,41	-637,21	896,17	7,15
546	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	-133,21	-703,39	896,17	6,73
546	0,58	C_SLV_SY-q=1.5	-133,21	-697,79	896,17	6,73
546	0,77	C_SLV_SY-q=1.5	-133,21	-692,20	896,17	6,73
547	0,00	C_SLU_STATICA	-5,61	-1006,33	896,17	159,80
547	0,38	C_SLU_STATICA	-5,61	-991,09	896,17	159,80
547	0,77	C_SLU_STATICA	-5,61	-975,85	896,17	159,80
547	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	74,98	-625,92	896,17	11,95
547	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	74,98	-614,20	896,17	11,95
547	0,77	C_SLV_SX-q=1.5	74,98	-602,48	896,17	11,95
547	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-82,77	-703,49	896,17	10,83
547	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	-82,77	-691,76	896,17	10,83
547	0,77	C_SLV_SX-q=1.5	-82,77	-680,04	896,17	10,83
547	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	124,41	-637,66	896,17	7,20
547	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	124,41	-625,94	896,17	7,20
547	0,77	C_SLV_SY-q=1.5	124,41	-614,22	896,17	7,20
547	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-132,20	-691,74	896,17	6,78
547	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	-132,20	-680,02	896,17	6,78

547	0,77	C_SLV_SY-q=1.5	-132,20	-668,30	896,17	6,78
550	0,00	C_SLU_STATICA	-92,81	-555,14	896,17	9,66
550	0,20	C_SLU_STATICA	-92,81	-547,27	896,17	9,66
550	0,40	C_SLU_STATICA	-92,81	-539,41	896,17	9,66
550	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	44,84	-336,75	896,17	19,99
550	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	44,84	-330,70	896,17	19,99
550	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	44,84	-324,65	896,17	19,99
550	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-163,49	-405,87	896,17	5,48
550	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	-163,49	-399,82	896,17	5,48
550	0,40	C_SLV_SX-q=1.5	-163,49	-393,76	896,17	5,48
550	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	114,04	-339,22	896,17	7,86
550	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	114,04	-333,17	896,17	7,86
550	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	114,04	-327,12	896,17	7,86
550	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-232,69	-403,40	896,17	3,85
550	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	-232,69	-397,35	896,17	3,85
550	0,40	C_SLV_SY-q=1.5	-232,69	-391,30	896,17	3,85
552	0,25	C_SLU_STATICA	-121,14	-499,08	896,17	7,40
552	0,72	C_SLU_STATICA	-121,14	-480,55	896,17	7,40
552	1,18	C_SLU_STATICA	-121,14	-462,03	896,17	7,40
552	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	-5,30	-296,06	896,17	169,25
552	0,72	C_SLV_SX-q=1.5	-5,30	-281,81	896,17	169,25
552	1,18	C_SLV_SX-q=1.5	-5,30	-267,56	896,17	169,25
552	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	-150,00	-373,80	896,17	5,97
552	0,72	C_SLV_SX-q=1.5	-150,00	-359,55	896,17	5,97
552	1,18	C_SLV_SX-q=1.5	-150,00	-345,29	896,17	5,97
552	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	32,88	-293,39	896,17	27,26
552	0,72	C_SLV_SY-q=1.5	32,88	-279,14	896,17	27,26
552	1,18	C_SLV_SY-q=1.5	32,88	-264,89	896,17	27,26
552	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	-188,18	-376,46	896,17	4,76
552	0,72	C_SLV_SY-q=1.5	-188,18	-362,21	896,17	4,76
552	1,18	C_SLV_SY-q=1.5	-188,18	-347,96	896,17	4,76
698	0,00	C_SLU_STATICA	-4,40	-565,98	896,17	203,72
698	0,39	C_SLU_STATICA	-4,40	-550,51	896,17	203,72
698	0,78	C_SLU_STATICA	-4,40	-535,04	896,17	203,72
698	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	13,47	-400,83	896,17	66,52
698	0,39	C_SLV_SX-q=1.5	13,47	-388,93	896,17	66,52
698	0,78	C_SLV_SX-q=1.5	13,47	-377,03	896,17	66,52
698	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-19,19	-464,73	896,17	46,70
698	0,39	C_SLV_SX-q=1.5	-19,19	-452,83	896,17	46,70
698	0,78	C_SLV_SX-q=1.5	-19,19	-440,93	896,17	46,70
698	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	9,64	-408,50	896,17	92,93
698	0,39	C_SLV_SY-q=1.5	9,64	-396,60	896,17	92,93
698	0,78	C_SLV_SY-q=1.5	9,64	-384,70	896,17	92,93
698	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-15,36	-457,06	896,17	58,33
698	0,39	C_SLV_SY-q=1.5	-15,36	-445,16	896,17	58,33

698	0,78	C_SLV_SY-q=1.5	-15,36	-433,25	896,17	58,33
699	0,00	C_SLU_STATICA	-4,40	-535,04	896,17	203,72
699	0,39	C_SLU_STATICA	-4,40	-519,57	896,17	203,72
699	0,78	C_SLU_STATICA	-4,40	-504,10	896,17	203,72
699	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	11,27	-377,45	896,17	79,51
699	0,39	C_SLV_SX-q=1.5	11,27	-365,55	896,17	79,51
699	0,78	C_SLV_SX-q=1.5	11,27	-353,65	896,17	79,51
699	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-16,99	-440,50	896,17	52,74
699	0,39	C_SLV_SX-q=1.5	-16,99	-428,60	896,17	52,74
699	0,78	C_SLV_SX-q=1.5	-16,99	-416,70	896,17	52,74
699	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	8,41	-385,15	896,17	106,61
699	0,39	C_SLV_SY-q=1.5	8,41	-373,25	896,17	106,61
699	0,78	C_SLV_SY-q=1.5	8,41	-361,35	896,17	106,61
699	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-14,13	-432,80	896,17	63,45
699	0,39	C_SLV_SY-q=1.5	-14,13	-420,90	896,17	63,45
699	0,78	C_SLV_SY-q=1.5	-14,13	-409,00	896,17	63,45
700	0,00	C_SLU_STATICA	-4,40	-504,10	896,17	203,72
700	0,39	C_SLU_STATICA	-4,40	-488,63	896,17	203,72
700	0,78	C_SLU_STATICA	-4,40	-473,16	896,17	203,72
700	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	8,95	-354,07	896,17	100,18
700	0,39	C_SLV_SX-q=1.5	8,95	-342,17	896,17	100,18
700	0,78	C_SLV_SX-q=1.5	8,95	-330,27	896,17	100,18
700	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-14,67	-416,28	896,17	61,11
700	0,39	C_SLV_SX-q=1.5	-14,67	-404,38	896,17	61,11
700	0,78	C_SLV_SX-q=1.5	-14,67	-392,48	896,17	61,11
700	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	7,47	-361,78	896,17	120,00
700	0,39	C_SLV_SY-q=1.5	7,47	-349,87	896,17	120,00
700	0,78	C_SLV_SY-q=1.5	7,47	-337,97	896,17	120,00
700	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-13,19	-408,57	896,17	67,95
700	0,39	C_SLV_SY-q=1.5	-13,19	-396,67	896,17	67,95
700	0,78	C_SLV_SY-q=1.5	-13,19	-384,77	896,17	67,95
743	0,00	C_SLU_STATICA	8,73	-1049,48	896,17	102,69
743	0,47	C_SLU_STATICA	8,73	-1030,80	896,17	102,69
743	0,94	C_SLU_STATICA	8,73	-1012,13	896,17	102,69
743	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	50,16	-661,52	896,17	17,87
743	0,47	C_SLV_SX-q=1.5	50,16	-647,15	896,17	17,87
743	0,94	C_SLV_SX-q=1.5	50,16	-632,78	896,17	17,87
743	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-34,52	-745,13	896,17	25,96
743	0,47	C_SLV_SX-q=1.5	-34,52	-730,77	896,17	25,96
743	0,94	C_SLV_SX-q=1.5	-34,52	-716,40	896,17	25,96
743	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	103,12	-647,61	896,17	8,69
743	0,47	C_SLV_SY-q=1.5	103,12	-633,25	896,17	8,69
743	0,94	C_SLV_SY-q=1.5	103,12	-618,88	896,17	8,69
743	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-87,48	-759,03	896,17	10,24
743	0,47	C_SLV_SY-q=1.5	-87,48	-744,67	896,17	10,24

743	0,94	C_SLV_SY-q=1.5	-87,48	-730,30	896,17	10,24
744	0,00	C_SLU_STATICA	8,73	-1086,83	896,17	102,69
744	0,47	C_SLU_STATICA	8,73	-1068,15	896,17	102,69
744	0,94	C_SLU_STATICA	8,73	-1049,48	896,17	102,69
744	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	50,71	-689,35	896,17	17,67
744	0,47	C_SLV_SX-q=1.5	50,71	-674,99	896,17	17,67
744	0,94	C_SLV_SX-q=1.5	50,71	-660,62	896,17	17,67
744	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-35,08	-774,75	896,17	25,55
744	0,47	C_SLV_SX-q=1.5	-35,08	-760,39	896,17	25,55
744	0,94	C_SLV_SX-q=1.5	-35,08	-746,02	896,17	25,55
744	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	104,02	-675,86	896,17	8,62
744	0,47	C_SLV_SY-q=1.5	104,02	-661,50	896,17	8,62
744	0,94	C_SLV_SY-q=1.5	104,02	-647,13	896,17	8,62
744	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-88,39	-788,24	896,17	10,14
744	0,47	C_SLV_SY-q=1.5	-88,39	-773,88	896,17	10,14
744	0,94	C_SLV_SY-q=1.5	-88,39	-759,51	896,17	10,14
745	0,00	C_SLU_STATICA	4,71	-1131,25	896,17	190,27
745	0,56	C_SLU_STATICA	4,71	-1109,04	896,17	190,27
745	1,12	C_SLU_STATICA	4,71	-1086,83	896,17	190,27
745	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	55,06	-722,72	896,17	16,28
745	0,56	C_SLV_SX-q=1.5	55,06	-705,63	896,17	16,28
745	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	55,06	-688,55	896,17	16,28
745	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-52,25	-809,73	896,17	17,15
745	0,56	C_SLV_SX-q=1.5	-52,25	-792,64	896,17	17,15
745	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	-52,25	-775,56	896,17	17,15
745	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	128,46	-709,56	896,17	6,98
745	0,56	C_SLV_SY-q=1.5	128,46	-692,47	896,17	6,98
745	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	128,46	-675,39	896,17	6,98
745	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-125,65	-822,89	896,17	7,13
745	0,56	C_SLV_SY-q=1.5	-125,65	-805,80	896,17	7,13
745	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	-125,65	-788,72	896,17	7,13
746	0,15	C_SLU_STATICA	4,71	-1169,69	896,17	190,27
746	0,63	C_SLU_STATICA	4,71	-1150,47	896,17	190,27
746	1,12	C_SLU_STATICA	4,71	-1131,25	896,17	190,27
746	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	55,16	-751,60	896,17	16,25
746	0,63	C_SLV_SX-q=1.5	55,16	-736,82	896,17	16,25
746	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	55,16	-722,03	896,17	16,25
746	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-52,34	-839,99	896,17	17,12
746	0,63	C_SLV_SX-q=1.5	-52,34	-825,20	896,17	17,12
746	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	-52,34	-810,42	896,17	17,12
746	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	128,67	-738,67	896,17	6,96
746	0,63	C_SLV_SY-q=1.5	128,67	-723,89	896,17	6,96
746	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	128,67	-709,10	896,17	6,96
746	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-125,86	-852,92	896,17	7,12
746	0,63	C_SLV_SY-q=1.5	-125,86	-838,13	896,17	7,12

746	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	-125,86	-823,34	896,17	7,12
751	0,15	C_SLU_STATICA	7,80	-1176,91	896,17	114,97
751	0,63	C_SLU_STATICA	7,80	-1157,68	896,17	114,97
751	1,12	C_SLU_STATICA	7,80	-1138,46	896,17	114,97
751	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	67,43	-753,24	896,17	13,29
751	0,63	C_SLV_SX-q=1.5	67,43	-738,46	896,17	13,29
751	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	67,43	-723,67	896,17	13,29
751	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-58,69	-845,04	896,17	15,27
751	0,63	C_SLV_SX-q=1.5	-58,69	-830,25	896,17	15,27
751	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	-58,69	-815,46	896,17	15,27
751	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	151,02	-779,87	896,17	5,93
751	0,63	C_SLV_SY-q=1.5	151,02	-765,08	896,17	5,93
751	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	151,02	-750,29	896,17	5,93
751	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-142,28	-818,41	896,17	6,30
751	0,63	C_SLV_SY-q=1.5	-142,28	-803,63	896,17	6,30
751	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	-142,28	-788,84	896,17	6,30
752	0,00	C_SLU_STATICA	7,80	-1138,46	896,17	114,97
752	0,56	C_SLU_STATICA	7,80	-1116,25	896,17	114,97
752	1,12	C_SLU_STATICA	7,80	-1094,04	896,17	114,97
752	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	67,34	-724,69	896,17	13,31
752	0,56	C_SLV_SX-q=1.5	67,34	-707,61	896,17	13,31
752	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	67,34	-690,52	896,17	13,31
752	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-58,59	-814,44	896,17	15,30
752	0,56	C_SLV_SX-q=1.5	-58,59	-797,36	896,17	15,30
752	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	-58,59	-780,27	896,17	15,30
752	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	150,82	-750,83	896,17	5,94
752	0,56	C_SLV_SY-q=1.5	150,82	-733,75	896,17	5,94
752	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	150,82	-716,66	896,17	5,94
752	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-142,08	-788,30	896,17	6,31
752	0,56	C_SLV_SY-q=1.5	-142,08	-771,22	896,17	6,31
752	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	-142,08	-754,13	896,17	6,31
753	0,00	C_SLU_STATICA	-6,11	-1094,04	896,17	146,70
753	0,47	C_SLU_STATICA	-6,11	-1075,36	896,17	146,70
753	0,94	C_SLU_STATICA	-6,11	-1056,69	896,17	146,70
753	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	39,85	-691,67	896,17	22,49
753	0,47	C_SLV_SX-q=1.5	39,85	-677,31	896,17	22,49
753	0,94	C_SLV_SX-q=1.5	39,85	-662,94	896,17	22,49
753	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-46,90	-779,12	896,17	19,11
753	0,47	C_SLV_SX-q=1.5	-46,90	-764,76	896,17	19,11
753	0,94	C_SLV_SX-q=1.5	-46,90	-750,39	896,17	19,11
753	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	94,83	-717,23	896,17	9,45
753	0,47	C_SLV_SY-q=1.5	94,83	-702,87	896,17	9,45
753	0,94	C_SLV_SY-q=1.5	94,83	-688,50	896,17	9,45
753	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-101,89	-753,56	896,17	8,80
753	0,47	C_SLV_SY-q=1.5	-101,89	-739,20	896,17	8,80

753	0,94	C_SLV_SY-q=1.5	-101,89	-724,83	896,17	8,80
754	0,00	C_SLU_STATICA	-6,11	-1056,69	896,17	146,70
754	0,47	C_SLU_STATICA	-6,11	-1038,02	896,17	146,70
754	0,94	C_SLU_STATICA	-6,11	-1019,34	896,17	146,70
754	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	39,40	-664,20	896,17	22,74
754	0,47	C_SLV_SX-q=1.5	39,40	-649,83	896,17	22,74
754	0,94	C_SLV_SX-q=1.5	39,40	-635,46	896,17	22,74
754	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-46,45	-749,14	896,17	19,29
754	0,47	C_SLV_SX-q=1.5	-46,45	-734,77	896,17	19,29
754	0,94	C_SLV_SX-q=1.5	-46,45	-720,41	896,17	19,29
754	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	93,93	-689,10	896,17	9,54
754	0,47	C_SLV_SY-q=1.5	93,93	-674,73	896,17	9,54
754	0,94	C_SLV_SY-q=1.5	93,93	-660,37	896,17	9,54
754	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-100,98	-724,24	896,17	8,87
754	0,47	C_SLV_SY-q=1.5	-100,98	-709,87	896,17	8,87
754	0,94	C_SLV_SY-q=1.5	-100,98	-695,51	896,17	8,87
769	0,15	C_SLU_STATICA	7,79	-1184,55	896,17	115,03
769	0,63	C_SLU_STATICA	7,79	-1165,33	896,17	115,03
769	1,12	C_SLU_STATICA	7,79	-1146,10	896,17	115,03
769	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	70,58	-766,31	896,17	12,70
769	0,63	C_SLV_SX-q=1.5	70,58	-751,53	896,17	12,70
769	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	70,58	-736,74	896,17	12,70
769	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-62,49	-842,03	896,17	14,34
769	0,63	C_SLV_SX-q=1.5	-62,49	-827,24	896,17	14,34
769	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	-62,49	-812,46	896,17	14,34
769	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	156,78	-784,30	896,17	5,72
769	0,63	C_SLV_SY-q=1.5	156,78	-769,52	896,17	5,72
769	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	156,78	-754,73	896,17	5,72
769	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-148,69	-824,04	896,17	6,03
769	0,63	C_SLV_SY-q=1.5	-148,69	-809,25	896,17	6,03
769	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	-148,69	-794,47	896,17	6,03
770	0,00	C_SLU_STATICA	7,79	-1146,10	896,17	115,03
770	0,56	C_SLU_STATICA	7,79	-1123,89	896,17	115,03
770	1,12	C_SLU_STATICA	7,79	-1101,68	896,17	115,03
770	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	70,47	-737,64	896,17	12,72
770	0,56	C_SLV_SX-q=1.5	70,47	-720,55	896,17	12,72
770	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	70,47	-703,47	896,17	12,72
770	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-62,39	-811,56	896,17	14,36
770	0,56	C_SLV_SX-q=1.5	-62,39	-794,47	896,17	14,36
770	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	-62,39	-777,39	896,17	14,36
770	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	156,57	-755,30	896,17	5,72
770	0,56	C_SLV_SY-q=1.5	156,57	-738,21	896,17	5,72
770	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	156,57	-721,13	896,17	5,72
770	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-148,48	-793,90	896,17	6,04
770	0,56	C_SLV_SY-q=1.5	-148,48	-776,81	896,17	6,04

770	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	-148,48	-759,73	896,17	6,04
771	0,00	C_SLU_STATICA	-9,27	-1101,68	896,17	96,65
771	0,47	C_SLU_STATICA	-9,27	-1083,01	896,17	96,65
771	0,94	C_SLU_STATICA	-9,27	-1064,33	896,17	96,65
771	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	42,52	-704,43	896,17	21,08
771	0,47	C_SLV_SX-q=1.5	42,52	-690,07	896,17	21,08
771	0,94	C_SLV_SX-q=1.5	42,52	-675,70	896,17	21,08
771	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-53,13	-776,43	896,17	16,87
771	0,47	C_SLV_SX-q=1.5	-53,13	-762,06	896,17	16,87
771	0,94	C_SLV_SX-q=1.5	-53,13	-747,69	896,17	16,87
771	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	99,59	-721,70	896,17	9,00
771	0,47	C_SLV_SY-q=1.5	99,59	-707,33	896,17	9,00
771	0,94	C_SLV_SY-q=1.5	99,59	-692,97	896,17	9,00
771	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-110,20	-759,16	896,17	8,13
771	0,47	C_SLV_SY-q=1.5	-110,20	-744,79	896,17	8,13
771	0,94	C_SLV_SY-q=1.5	-110,20	-730,43	896,17	8,13
772	0,00	C_SLU_STATICA	-9,27	-1064,33	896,17	96,65
772	0,47	C_SLU_STATICA	-9,27	-1045,66	896,17	96,65
772	0,94	C_SLU_STATICA	-9,27	-1026,98	896,17	96,65
772	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	42,03	-676,71	896,17	21,32
772	0,47	C_SLV_SX-q=1.5	42,03	-662,35	896,17	21,32
772	0,94	C_SLV_SX-q=1.5	42,03	-647,98	896,17	21,32
772	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-52,64	-746,68	896,17	17,03
772	0,47	C_SLV_SX-q=1.5	-52,64	-732,32	896,17	17,03
772	0,94	C_SLV_SX-q=1.5	-52,64	-717,95	896,17	17,03
772	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	98,64	-693,54	896,17	9,09
772	0,47	C_SLV_SY-q=1.5	98,64	-679,17	896,17	9,09
772	0,94	C_SLV_SY-q=1.5	98,64	-664,81	896,17	9,09
772	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-109,25	-729,86	896,17	8,20
772	0,47	C_SLV_SY-q=1.5	-109,25	-715,49	896,17	8,20
772	0,94	C_SLV_SY-q=1.5	-109,25	-701,13	896,17	8,20
787	0,15	C_SLU_STATICA	47,14	-1245,99	896,17	19,01
787	0,63	C_SLU_STATICA	47,14	-1226,76	896,17	19,01
787	1,12	C_SLU_STATICA	47,14	-1207,54	896,17	19,01
787	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	104,55	-786,32	896,17	8,57
787	0,63	C_SLV_SX-q=1.5	104,55	-771,54	896,17	8,57
787	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	104,55	-756,75	896,17	8,57
787	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-41,58	-874,39	896,17	21,56
787	0,63	C_SLV_SX-q=1.5	-41,58	-859,61	896,17	21,56
787	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	-41,58	-844,82	896,17	21,56
787	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	191,70	-789,44	896,17	4,67
787	0,63	C_SLV_SY-q=1.5	191,70	-774,65	896,17	4,67
787	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	191,70	-759,87	896,17	4,67
787	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-128,73	-871,27	896,17	6,96
787	0,63	C_SLV_SY-q=1.5	-128,73	-856,49	896,17	6,96

787	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	-128,73	-841,70	896,17	6,96
788	0,00	C_SLU_STATICA	47,14	-1207,54	896,17	19,01
788	0,56	C_SLU_STATICA	47,14	-1185,33	896,17	19,01
788	1,12	C_SLU_STATICA	47,14	-1163,12	896,17	19,01
788	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	104,43	-757,59	896,17	8,58
788	0,56	C_SLV_SX-q=1.5	104,43	-740,50	896,17	8,58
788	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	104,43	-723,42	896,17	8,58
788	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-41,46	-843,98	896,17	21,62
788	0,56	C_SLV_SX-q=1.5	-41,46	-826,89	896,17	21,62
788	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	-41,46	-809,81	896,17	21,62
788	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	191,46	-760,49	896,17	4,68
788	0,56	C_SLV_SY-q=1.5	191,46	-743,41	896,17	4,68
788	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	191,46	-726,32	896,17	4,68
788	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-128,49	-841,08	896,17	6,97
788	0,56	C_SLV_SY-q=1.5	-128,49	-823,99	896,17	6,97
788	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	-128,49	-806,91	896,17	6,97
789	0,00	C_SLU_STATICA	-11,06	-1215,84	896,17	81,05
789	0,47	C_SLU_STATICA	-11,06	-1197,17	896,17	81,05
789	0,94	C_SLU_STATICA	-11,06	-1178,49	896,17	81,05
789	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	46,26	-758,33	896,17	19,37
789	0,47	C_SLV_SX-q=1.5	46,26	-743,97	896,17	19,37
789	0,94	C_SLV_SX-q=1.5	46,26	-729,60	896,17	19,37
789	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-68,37	-845,33	896,17	13,11
789	0,47	C_SLV_SX-q=1.5	-68,37	-830,96	896,17	13,11
789	0,94	C_SLV_SX-q=1.5	-68,37	-816,60	896,17	13,11
789	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	105,06	-760,58	896,17	8,53
789	0,47	C_SLV_SY-q=1.5	105,06	-746,21	896,17	8,53
789	0,94	C_SLV_SY-q=1.5	105,06	-731,85	896,17	8,53
789	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-127,17	-843,08	896,17	7,05
789	0,47	C_SLV_SY-q=1.5	-127,17	-828,72	896,17	7,05
789	0,94	C_SLV_SY-q=1.5	-127,17	-814,35	896,17	7,05
790	0,00	C_SLU_STATICA	-11,06	-1178,49	896,17	81,05
790	0,47	C_SLU_STATICA	-11,06	-1159,82	896,17	81,05
790	0,94	C_SLU_STATICA	-11,06	-1141,14	896,17	81,05
790	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	45,76	-730,47	896,17	19,58
790	0,47	C_SLV_SX-q=1.5	45,76	-716,10	896,17	19,58
790	0,94	C_SLV_SX-q=1.5	45,76	-701,74	896,17	19,58
790	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-67,87	-815,73	896,17	13,20
790	0,47	C_SLV_SX-q=1.5	-67,87	-801,37	896,17	13,20
790	0,94	C_SLV_SX-q=1.5	-67,87	-787,00	896,17	13,20
790	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	104,04	-732,43	896,17	8,61
790	0,47	C_SLV_SY-q=1.5	104,04	-718,06	896,17	8,61
790	0,94	C_SLV_SY-q=1.5	104,04	-703,70	896,17	8,61
790	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-126,15	-813,77	896,17	7,10
790	0,47	C_SLV_SY-q=1.5	-126,15	-799,41	896,17	7,10

790	0,94	C_SLV_SY-q=1.5	-126,15	-785,04	896,17	7,10
805	0,15	C_SLU_STATICA	-17,01	-978,09	896,17	52,68
805	0,54	C_SLU_STATICA	-17,01	-962,40	896,17	52,68
805	0,94	C_SLU_STATICA	-17,01	-946,72	896,17	52,68
805	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	52,42	-603,38	896,17	17,10
805	0,54	C_SLV_SX-q=1.5	52,42	-591,31	896,17	17,10
805	0,94	C_SLV_SX-q=1.5	52,42	-579,25	896,17	17,10
805	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-71,10	-691,20	896,17	12,60
805	0,54	C_SLV_SX-q=1.5	-71,10	-679,13	896,17	12,60
805	0,94	C_SLV_SX-q=1.5	-71,10	-667,07	896,17	12,60
805	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	129,53	-579,66	896,17	6,92
805	0,54	C_SLV_SY-q=1.5	129,53	-567,59	896,17	6,92
805	0,94	C_SLV_SY-q=1.5	129,53	-555,52	896,17	6,92
805	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-148,21	-714,92	896,17	6,05
805	0,54	C_SLV_SY-q=1.5	-148,21	-702,86	896,17	6,05
805	0,94	C_SLV_SY-q=1.5	-148,21	-690,79	896,17	6,05
806	0,00	C_SLU_STATICA	-17,01	-946,72	896,17	52,68
806	0,47	C_SLU_STATICA	-17,01	-928,04	896,17	52,68
806	0,94	C_SLU_STATICA	-17,01	-909,37	896,17	52,68
806	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	51,96	-579,67	896,17	17,25
806	0,47	C_SLV_SX-q=1.5	51,96	-565,30	896,17	17,25
806	0,94	C_SLV_SX-q=1.5	51,96	-550,94	896,17	17,25
806	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-70,64	-666,65	896,17	12,69
806	0,47	C_SLV_SX-q=1.5	-70,64	-652,28	896,17	12,69
806	0,94	C_SLV_SX-q=1.5	-70,64	-637,91	896,17	12,69
806	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	128,61	-555,74	896,17	6,97
806	0,47	C_SLV_SY-q=1.5	128,61	-541,38	896,17	6,97
806	0,94	C_SLV_SY-q=1.5	128,61	-527,01	896,17	6,97
806	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-147,29	-690,57	896,17	6,08
806	0,47	C_SLV_SY-q=1.5	-147,29	-676,20	896,17	6,08
806	0,94	C_SLV_SY-q=1.5	-147,29	-661,84	896,17	6,08

12.3.5 Pilastri 30x100new pressoflessione

Di seguito si riportano le sollecitazioni risultanti sui pilastri.

TABLE: Element Forces - Frames									
Frame	Station	OutputCase	StepType	P	V2	V3	T	M2	M3
Text	m	Text	Text	KN	KN	KN	KN-m	KN-m	KN-m
17	0	C_SLU_STATICA		-90,056	1,131	9,836	-0,54	7,2992	-21,5568
17	1,75	C_SLU_STATICA		-73,324	1,131	9,836	-0,54	-9,9132	-23,5357
17	3,5	C_SLU_STATICA		-56,591	1,131	9,836	-0,54	-27,1257	-25,5145
17	0	C_SLV_SX-q=1.5	Max	-53,419	2,902	9,003	0,6268	11,2718	-5,4471
17	1,75	C_SLV_SX-q=1.5	Max	-40,548	2,902	9,003	0,6268	-4,4826	-10,4446
17	3,5	C_SLV_SX-q=1.5	Max	-27,677	2,902	9,003	0,6268	-8,4328	-14,2714
17	0	C_SLV_SX-q=1.5	Min	-60,799	-2,074	1,138	-1,1501	-4,4502	-22,3417
17	1,75	C_SLV_SX-q=1.5	Min	-47,928	-2,074	1,138	-1,1501	-6,442	-18,7936
17	3,5	C_SLV_SX-q=1.5	Min	-35,057	-2,074	1,138	-1,1501	-20,2378	-16,4164
17	0	C_SLV_SY-q=1.5	Max	-52,225	2,127	10,196	0,5604	13,6773	-7,7658
17	1,75	C_SLV_SY-q=1.5	Max	-39,354	2,127	10,196	0,5604	-4,1651	-11,294
17	3,5	C_SLV_SY-q=1.5	Max	-26,483	2,127	10,196	0,5604	-6,6623	-13,8431
17	0	C_SLV_SY-q=1.5	Min	-61,993	-1,298	-0,055	-1,0837	-6,8557	-20,023
17	1,75	C_SLV_SY-q=1.5	Min	-49,122	-1,298	-0,055	-1,0837	-6,7595	-17,9443
17	3,5	C_SLV_SY-q=1.5	Min	-36,251	-1,298	-0,055	-1,0837	-22,0084	-16,8447
18	0	C_SLU_STATICA		-143,517	6,986	1,471	0,2286	4,7305	-13,9821
18	1,75	C_SLU_STATICA		-126,784	6,986	1,471	0,2286	2,1557	-26,208
18	3,5	C_SLU_STATICA		-110,052	6,986	1,471	0,2286	-0,4191	-38,434
18	0	C_SLV_SX-q=1.5	Max	-82,998	4,116	7,178	0,9987	14,5237	-5,9246
18	1,75	C_SLV_SX-q=1.5	Max	-70,126	4,116	7,178	0,9987	1,962	-13,0877
18	3,5	C_SLV_SX-q=1.5	Max	-57,255	4,116	7,178	0,9987	10,0108	-20,0187
18	0	C_SLV_SX-q=1.5	Min	-85,928	2,685	-5,459	-0,749	-9,0967	-11,3255
18	1,75	C_SLV_SX-q=1.5	Min	-73,057	2,685	-5,459	-0,749	0,4567	-16,063
18	3,5	C_SLV_SX-q=1.5	Min	-60,185	2,685	-5,459	-0,749	-10,6005	-21,0328
18	0	C_SLV_SY-q=1.5	Max	-83,039	3,919	9,137	1,0776	18,1713	-6,7142
18	1,75	C_SLV_SY-q=1.5	Max	-70,167	3,919	9,137	1,0776	2,1812	-13,5153
18	3,5	C_SLV_SY-q=1.5	Max	-57,296	3,919	9,137	1,0776	13,2204	-20,0418
18	0	C_SLV_SY-q=1.5	Min	-85,887	2,881	-7,418	-0,8279	-12,7442	-10,5358
18	1,75	C_SLV_SY-q=1.5	Min	-73,016	2,881	-7,418	-0,8279	0,2375	-15,6354
18	3,5	C_SLV_SY-q=1.5	Min	-60,144	2,881	-7,418	-0,8279	-13,81	-21,0096
19	0	C_SLU_STATICA		-146,653	7,806	1,604	0,2175	0,5536	-12,1384
19	1,75	C_SLU_STATICA		-129,921	7,806	1,604	0,2175	-2,2535	-25,7996
19	3,5	C_SLU_STATICA		-113,188	7,806	1,604	0,2175	-5,0606	-39,4608
19	0	C_SLV_SX-q=1.5	Max	-84,195	4,772	7,248	0,9733	12,2338	-3,9556
19	1,75	C_SLV_SX-q=1.5	Max	-71,324	4,772	7,248	0,9733	-0,4496	-12,269
19	3,5	C_SLV_SX-q=1.5	Max	-58,453	4,772	7,248	0,9733	7,4927	-20,3618
19	0	C_SLV_SX-q=1.5	Min	-87,702	2,924	-5,385	-0,7357	-11,355	-11,0861
19	1,75	C_SLV_SX-q=1.5	Min	-74,831	2,924	-5,385	-0,7357	-1,9314	-16,2411
19	3,5	C_SLV_SX-q=1.5	Min	-61,959	2,924	-5,385	-0,7357	-13,1334	-21,6167
19	0	C_SLV_SY-q=1.5	Max	-84,182	4,548	9,077	1,0527	15,6411	-4,9515

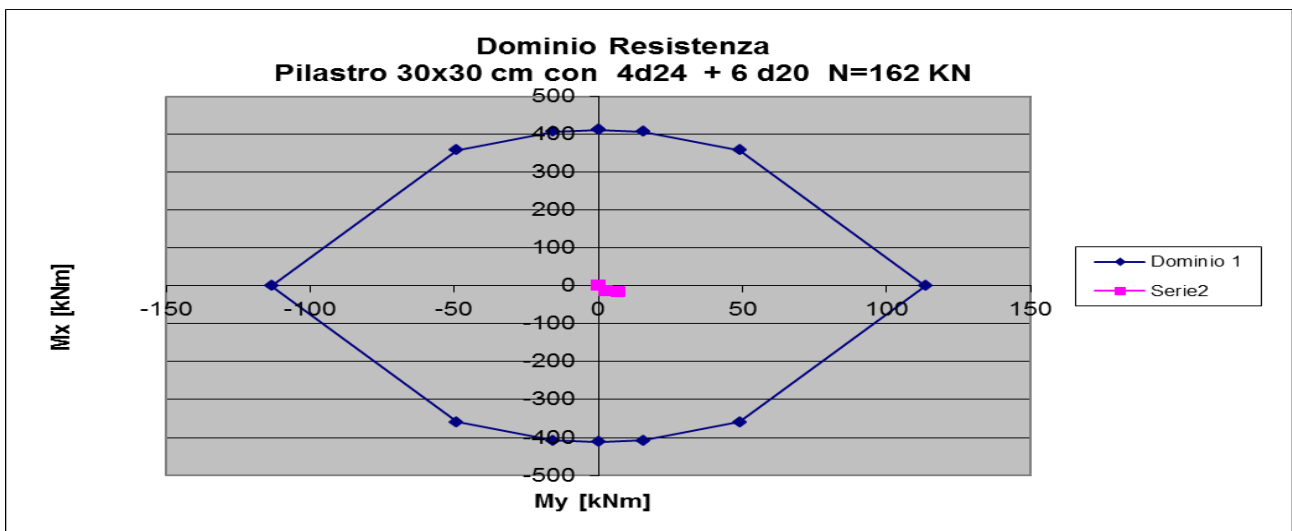
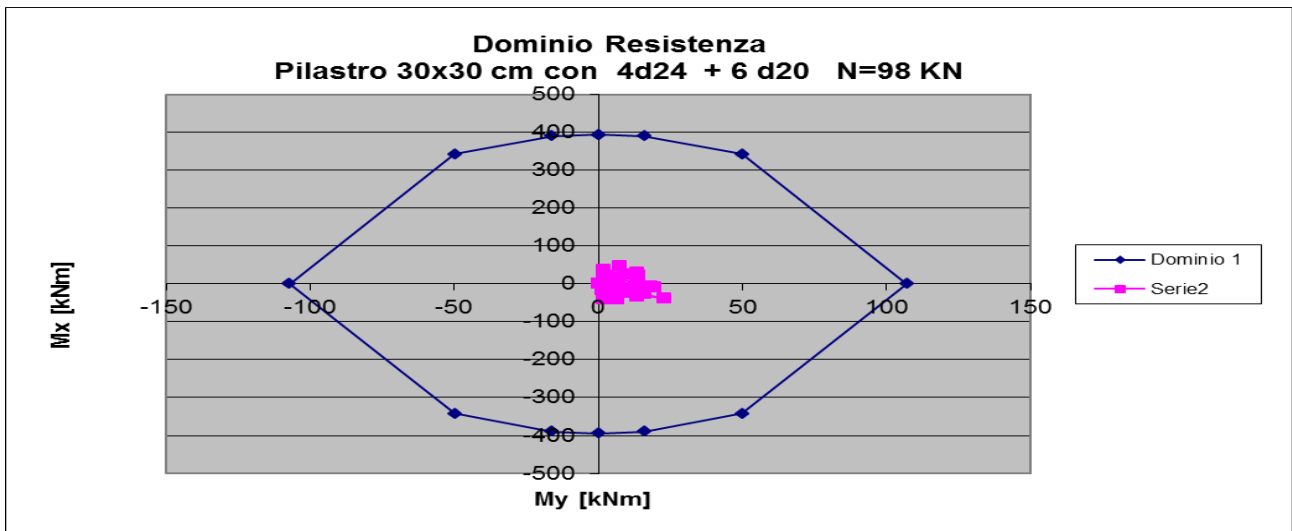
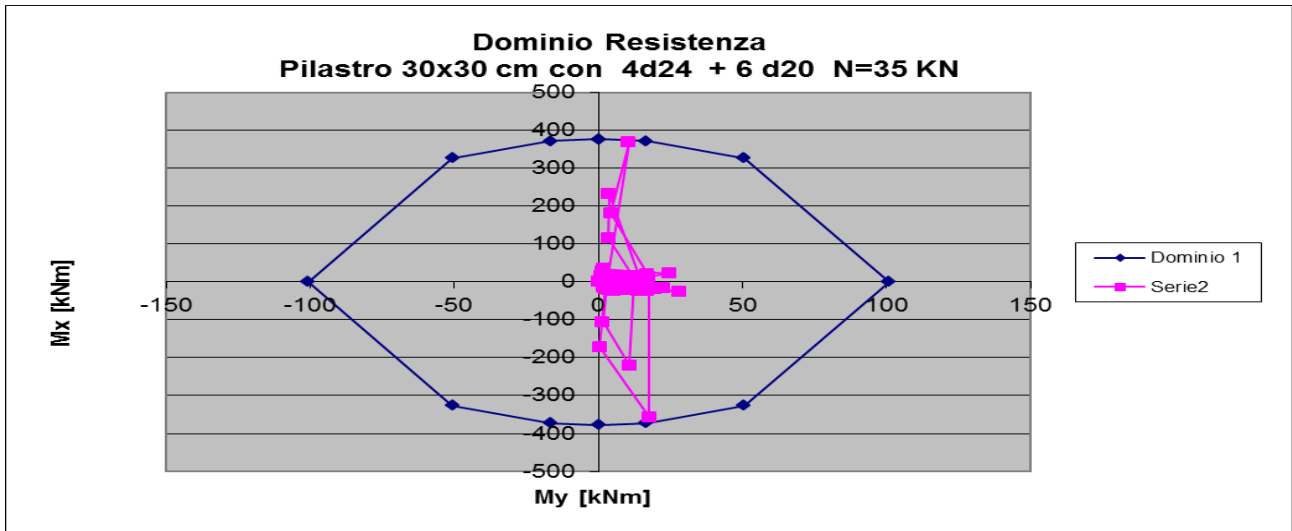
19	1,75	C_SLV_SY-q=1.5	Max	-71,311	4,548	9,077	1,0527	-0,2429	-12,8418
19	3,5	C_SLV_SY-q=1.5	Max	-58,44	4,548	9,077	1,0527	10,4865	-20,3733
19	0	C_SLV_SY-q=1.5	Min	-87,714	3,148	-7,214	-0,815	-14,7624	-10,0903
19	1,75	C_SLV_SY-q=1.5	Min	-74,843	3,148	-7,214	-0,815	-2,1381	-15,6683
19	3,5	C_SLV_SY-q=1.5	Min	-61,972	3,148	-7,214	-0,815	-16,1273	-21,6051
20	0	C_SLU_STATICA		-123,334	13,244	-4,981	0,7234	-5,0975	14,6946
20	1,75	C_SLU_STATICA		-106,601	13,244	-4,981	0,7234	3,6193	-8,4818
20	3,5	C_SLU_STATICA		-89,869	13,244	-4,981	0,7234	12,3362	-31,6582
20	0	C_SLV_SX-q=1.5	Max	-73,579	11,994	3,988	1,2807	9,5204	24,8182
20	1,75	C_SLV_SX-q=1.5	Max	-60,708	11,994	3,988	1,2807	2,5427	3,8313
20	3,5	C_SLV_SX-q=1.5	Max	-47,837	11,994	3,988	1,2807	16,0763	-16,9113
20	0	C_SLV_SX-q=1.5	Min	-75,77	2,555	-8,627	-0,5381	-14,1184	-8,3988
20	1,75	C_SLV_SX-q=1.5	Min	-62,899	2,555	-8,627	-0,5381	0,9774	-12,8729
20	3,5	C_SLV_SX-q=1.5	Min	-50,028	2,555	-8,627	-0,5381	-4,4382	-17,5913
20	0	C_SLV_SY-q=1.5	Max	-73,547	11,106	5,679	1,2709	12,6653	21,6571
20	1,75	C_SLV_SY-q=1.5	Max	-60,676	11,106	5,679	1,2709	2,7298	2,2269
20	3,5	C_SLV_SY-q=1.5	Max	-47,805	11,106	5,679	1,2709	18,848	-16,8801
20	0	C_SLV_SY-q=1.5	Min	-75,802	3,443	-10,317	-0,5284	-17,2633	-5,2376
20	1,75	C_SLV_SY-q=1.5	Min	-62,931	3,443	-10,317	-0,5284	0,7902	-11,2685
20	3,5	C_SLV_SY-q=1.5	Min	-50,06	3,443	-10,317	-0,5284	-7,2099	-17,6225
21	0	C_SLU_STATICA		-89,975	-2,986	-0,143	0,3425	-3,1467	-29,9097
21	1,75	C_SLU_STATICA		-73,242	-2,986	-0,143	0,3425	-2,8962	-24,6834
21	3,5	C_SLU_STATICA		-56,51	-2,986	-0,143	0,3425	-2,6458	-19,4571
21	0	C_SLV_SX-q=1.5	Max	-56,904	-2,061	5,738	0,9267	8,242	-18,397
21	1,75	C_SLV_SX-q=1.5	Max	-44,032	-2,061	5,738	0,9267	-1,5377	-14,7711
21	3,5	C_SLV_SX-q=1.5	Max	-31,161	-2,061	5,738	0,9267	8,4182	-10,7801
21	0	C_SLV_SX-q=1.5	Min	-58,661	-2,67	-5,829	-0,5506	-11,9893	-20,1913
21	1,75	C_SLV_SX-q=1.5	Min	-45,79	-2,67	-5,829	-0,5506	-2,0505	-15,5387
21	3,5	C_SLV_SX-q=1.5	Min	-32,919	-2,67	-5,829	-0,5506	-11,8472	-11,2512
21	0	C_SLV_SY-q=1.5	Max	-57,045	-2,15	7,057	1,0702	10,7186	-18,6614
21	1,75	C_SLV_SY-q=1.5	Max	-44,174	-2,15	7,057	1,0702	-1,5072	-14,8688
21	3,5	C_SLV_SY-q=1.5	Max	-31,303	-2,15	7,057	1,0702	10,5548	-10,8012
21	0	C_SLV_SY-q=1.5	Min	-58,52	-2,581	-7,148	-0,6941	-14,466	-19,9269
21	1,75	C_SLV_SY-q=1.5	Min	-45,649	-2,581	-7,148	-0,6941	-2,081	-15,441
21	3,5	C_SLV_SY-q=1.5	Min	-32,777	-2,581	-7,148	-0,6941	-13,9839	-11,2301
22	0	C_SLU_STATICA		-59,114	-0,544	-2,328	0,3249	6,7535	-0,5646
22	1,655	C_SLU_STATICA		-43,29	-0,544	-2,328	0,3249	10,6061	0,3355
22	3,31	C_SLU_STATICA		-27,466	-0,544	-2,328	0,3249	14,4586	1,2355
22	0	C_SLV_SX-q=1.5	Max	-36,173	4,35	2,988	1,1668	12,3366	14,3786
22	1,655	C_SLV_SX-q=1.5	Max	-24,001	4,35	2,988	1,1668	7,4281	7,3528
22	3,31	C_SLV_SX-q=1.5	Max	-11,828	4,35	2,988	1,1668	13,5066	3,0021
22	0	C_SLV_SX-q=1.5	Min	-44,571	-5,85	-4,731	-0,8033	-2,1656	-17,989
22	1,655	C_SLV_SX-q=1.5	Min	-32,399	-5,85	-4,731	-0,8033	5,6285	-8,4811
22	3,31	C_SLV_SX-q=1.5	Min	-20,226	-5,85	-4,731	-0,8033	2,4356	-1,6484
22	0	C_SLV_SY-q=1.5	Max	-35,665	2,839	3,337	0,8965	12,791	9,6906

22	1,655	C_SLV_SY-q=1.5	Max	-23,492	2,839	3,337	0,8965	7,3156	5,2758
22	3,31	C_SLV_SY-q=1.5	Max	-11,32	2,839	3,337	0,8965	14,2079	3,1453
22	0	C_SLV_SY-q=1.5	Min	-45,079	-4,339	-5,081	-0,533	-2,62	-13,301
22	1,655	C_SLV_SY-q=1.5	Min	-32,907	-4,339	-5,081	-0,533	5,741	-6,4041
22	3,31	C_SLV_SY-q=1.5	Min	-20,734	-4,339	-5,081	-0,533	1,7344	-1,7916
36	0	C_SLU_STATICA		-125,78	-6,188	-5,749	0,2959	-11,8171	3,4264
36	2,1	C_SLU_STATICA		-105,701	-6,188	-5,749	0,2959	0,2553	16,4215
36	4,2	C_SLU_STATICA		-85,621	-6,188	-5,749	0,2959	12,3277	29,4167
36	0	C_SLV_SX-q=1.5	Max	-78,153	3,761	-0,269	4,1688	-0,8565	35,2178
36	2,1	C_SLV_SX-q=1.5	Max	-62,708	3,761	-0,269	4,1688	0,7117	27,3354
36	4,2	C_SLV_SX-q=1.5	Max	-47,262	3,761	-0,269	4,1688	16,1521	19,647
36	0	C_SLV_SX-q=1.5	Min	-84,526	-9,684	-7,367	-3,8213	-14,7957	-25,433
36	2,1	C_SLV_SX-q=1.5	Min	-69,081	-9,684	-7,367	-3,8213	-0,3271	-5,1135
36	4,2	C_SLV_SX-q=1.5	Min	-53,635	-9,684	-7,367	-3,8213	0,2694	15,0119
36	0	C_SLV_SY-q=1.5	Max	-75,049	6,348	3,31	6,9296	6,1838	46,9551
36	2,1	C_SLV_SY-q=1.5	Max	-59,603	6,348	3,31	6,9296	1,1807	33,668
36	4,2	C_SLV_SY-q=1.5	Max	-44,158	6,348	3,31	6,9296	24,1442	20,8929
36	0	C_SLV_SY-q=1.5	Min	-87,631	-12,271	-10,947	-6,5821	-21,8361	-37,1703
36	2,1	C_SLV_SY-q=1.5	Min	-72,185	-12,271	-10,947	-6,5821	-0,7961	-11,4461
36	4,2	C_SLV_SY-q=1.5	Min	-56,74	-12,271	-10,947	-6,5821	-7,7226	13,766
37	0	C_SLU_STATICA		-64,359	-0,057	-5,609	0,9043	-7,2192	6,4385
37	1,9	C_SLU_STATICA		-46,192	-0,057	-5,609	0,9043	3,4378	6,5465
37	3,8	C_SLU_STATICA		-28,025	-0,057	-5,609	0,9043	14,0948	6,6545
37	0	C_SLV_SX-q=1.5	Max	-41,932	61,318	0,118	5,9739	3,1846	231,522
37	1,9	C_SLV_SX-q=1.5	Max	-27,957	61,318	0,118	5,9739	3,0655	115,0195
37	3,8	C_SLV_SX-q=1.5	Max	-13,983	61,318	0,118	5,9739	12,404	9,8226
37	0	C_SLV_SX-q=1.5	Min	-46,164	-60,491	-5,925	-4,8468	-10,153	-220,133
37	1,9	C_SLV_SX-q=1.5	Min	-32,19	-60,491	-5,925	-4,8468	0,998	-105,2026
37	3,8	C_SLV_SX-q=1.5	Min	-18,216	-60,491	-5,925	-4,8468	2,6914	-1,5777
37	0	C_SLV_SY-q=1.5	Max	-40,301	98,176	3,205	9,7696	10,0281	367,8547
37	1,9	C_SLV_SY-q=1.5	Max	-26,326	98,176	3,205	9,7696	4,0689	181,3235
37	3,8	C_SLV_SY-q=1.5	Max	-12,352	98,176	3,205	9,7696	17,2989	13,5641
37	0	C_SLV_SY-q=1.5	Min	-47,795	-97,348	-9,011	-8,6425	-16,9965	-356,4656
37	1,9	C_SLV_SY-q=1.5	Min	-33,821	-97,348	-9,011	-8,6425	-0,0054	-171,5065
37	3,8	C_SLV_SY-q=1.5	Min	-19,846	-97,348	-9,011	-8,6425	-2,2034	-5,3192

A favore di sicurezza le verifiche sono condotte senza considerare l'apporto della resistenza delle strutture esistenti e verificando le nuove strutture con i materiali con caratteristiche pari a quelle delle strutture esistenti.

Per i diversi intervalli di sforzo normale cui sono sottoposti i singoli elementi è stato calcolato il dominio resistente ed è stato verificato che lo stato sollecitante (momenti flettenti nelle due direzioni) fosse contenuto all'interno del perimetro del dominio resistente relativo allo sforzo normale di riferimento.

Di seguito si riportano le immagini dei domini resistenti per i diversi intervalli di sforzo normale e l'indicazione dello stato sollecitante dei diversi pilastri, da cui si evince che, ricadendo sempre all'interno dei domini resistenti di riferimento, le verifiche a pressoflessione risultano soddisfatte.



12.3.6 Pilastri 30x100new taglio

Si considera a favore di sicurezza solamente la porzione di nuova costruzione, trascurando il contributo del pilastro esistente.

CALCOLO TAGLIO RESISTENTE V_{2Rd}

Caratteristiche sezione e armatura

h	1000 mm
b_w	300 mm
d	950 mm
ΦA_{sw}	10 mm
passo	
s	10 cm
bracci	2
α_{Asw}	90 °
ctg(θ)	1

Caratteristiche materiali e coefficienti

f_{yk}	450 N/mm ²
f_{ck}	20 N/mm ²
R_{ck}	25 N/mm ²
γ_c	1,5
γ_s	1,15
α_{cc}	0,85

$$A_{sw} = 157,08 \text{ mm}^2$$

$$\sin^2(\theta) = 0,3615644$$

$$\theta = 0,6451299 \text{ rad}$$

$$\theta = 36,96 \text{ °} \quad \text{ctg}(\theta)$$

MIN FS

Esito verifica a taglio **5,35** verifica soddisfatta

Frame	Station	OutputCase	V_{2sd}	N_{sd}	V_{2Rd}	FS
Text	m	Text	KN	KN	KN	
17	0,00	C_SLU_STATICA	1,13	-90,06	525,53	464,66
17	1,75	C_SLU_STATICA	1,13	-73,32	525,53	464,66
17	3,50	C_SLU_STATICA	1,13	-56,59	525,53	464,66
17	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	2,90	-53,42	525,53	181,09
17	1,75	C_SLV_SX-q=1.5	2,90	-40,55	525,53	181,09
17	3,50	C_SLV_SX-q=1.5	2,90	-27,68	525,53	181,09
17	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-2,07	-60,80	525,53	253,39
17	1,75	C_SLV_SX-q=1.5	-2,07	-47,93	525,53	253,39
17	3,50	C_SLV_SX-q=1.5	-2,07	-35,06	525,53	253,39
17	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	2,13	-52,23	525,53	247,08
17	1,75	C_SLV_SY-q=1.5	2,13	-39,35	525,53	247,08

17	3,50	C_SLV_SY-q=1.5	2,13	-26,48	525,53	247,08
17	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-1,30	-61,99	525,53	404,88
17	1,75	C_SLV_SY-q=1.5	-1,30	-49,12	525,53	404,88
17	3,50	C_SLV_SY-q=1.5	-1,30	-36,25	525,53	404,88
18	0,00	C_SLU_STATICA	6,99	-143,52	525,53	75,23
18	1,75	C_SLU_STATICA	6,99	-126,78	525,53	75,23
18	3,50	C_SLU_STATICA	6,99	-110,05	525,53	75,23
18	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	4,12	-83,00	525,53	127,68
18	1,75	C_SLV_SX-q=1.5	4,12	-70,13	525,53	127,68
18	3,50	C_SLV_SX-q=1.5	4,12	-57,26	525,53	127,68
18	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	2,69	-85,93	525,53	195,73
18	1,75	C_SLV_SX-q=1.5	2,69	-73,06	525,53	195,73
18	3,50	C_SLV_SX-q=1.5	2,69	-60,19	525,53	195,73
18	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	3,92	-83,04	525,53	134,10
18	1,75	C_SLV_SY-q=1.5	3,92	-70,17	525,53	134,10
18	3,50	C_SLV_SY-q=1.5	3,92	-57,30	525,53	134,10
18	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	2,88	-85,89	525,53	182,41
18	1,75	C_SLV_SY-q=1.5	2,88	-73,02	525,53	182,41
18	3,50	C_SLV_SY-q=1.5	2,88	-60,14	525,53	182,41
19	0,00	C_SLU_STATICA	7,81	-146,65	525,53	67,32
19	1,75	C_SLU_STATICA	7,81	-129,92	525,53	67,32
19	3,50	C_SLU_STATICA	7,81	-113,19	525,53	67,32
19	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	4,77	-84,20	525,53	110,13
19	1,75	C_SLV_SX-q=1.5	4,77	-71,32	525,53	110,13
19	3,50	C_SLV_SX-q=1.5	4,77	-58,45	525,53	110,13
19	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	2,92	-87,70	525,53	179,73
19	1,75	C_SLV_SX-q=1.5	2,92	-74,83	525,53	179,73
19	3,50	C_SLV_SX-q=1.5	2,92	-61,96	525,53	179,73
19	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	4,55	-84,18	525,53	115,55
19	1,75	C_SLV_SY-q=1.5	4,55	-71,31	525,53	115,55
19	3,50	C_SLV_SY-q=1.5	4,55	-58,44	525,53	115,55
19	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	3,15	-87,71	525,53	166,94
19	1,75	C_SLV_SY-q=1.5	3,15	-74,84	525,53	166,94
19	3,50	C_SLV_SY-q=1.5	3,15	-61,97	525,53	166,94
20	0,00	C_SLU_STATICA	13,24	-123,33	525,53	39,68
20	1,75	C_SLU_STATICA	13,24	-106,60	525,53	39,68
20	3,50	C_SLU_STATICA	13,24	-89,87	525,53	39,68
20	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	11,99	-73,58	525,53	43,82
20	1,75	C_SLV_SX-q=1.5	11,99	-60,71	525,53	43,82
20	3,50	C_SLV_SX-q=1.5	11,99	-47,84	525,53	43,82
20	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	2,56	-75,77	525,53	205,69
20	1,75	C_SLV_SX-q=1.5	2,56	-62,90	525,53	205,69
20	3,50	C_SLV_SX-q=1.5	2,56	-50,03	525,53	205,69
20	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	11,11	-73,55	525,53	47,32
20	1,75	C_SLV_SY-q=1.5	11,11	-60,68	525,53	47,32

20	3,50	C_SLV_SY-q=1.5	11,11	-47,81	525,53	47,32
20	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	3,44	-75,80	525,53	152,64
20	1,75	C_SLV_SY-q=1.5	3,44	-62,93	525,53	152,64
20	3,50	C_SLV_SY-q=1.5	3,44	-50,06	525,53	152,64
21	0,00	C_SLU_STATICA	-2,99	-89,98	525,53	176,00
21	1,75	C_SLU_STATICA	-2,99	-73,24	525,53	176,00
21	3,50	C_SLU_STATICA	-2,99	-56,51	525,53	176,00
21	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-2,06	-56,90	525,53	254,99
21	1,75	C_SLV_SX-q=1.5	-2,06	-44,03	525,53	254,99
21	3,50	C_SLV_SX-q=1.5	-2,06	-31,16	525,53	254,99
21	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-2,67	-58,66	525,53	196,83
21	1,75	C_SLV_SX-q=1.5	-2,67	-45,79	525,53	196,83
21	3,50	C_SLV_SX-q=1.5	-2,67	-32,92	525,53	196,83
21	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-2,15	-57,05	525,53	244,43
21	1,75	C_SLV_SY-q=1.5	-2,15	-44,17	525,53	244,43
21	3,50	C_SLV_SY-q=1.5	-2,15	-31,30	525,53	244,43
21	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-2,58	-58,52	525,53	203,62
21	1,75	C_SLV_SY-q=1.5	-2,58	-45,65	525,53	203,62
21	3,50	C_SLV_SY-q=1.5	-2,58	-32,78	525,53	203,62
22	0,00	C_SLU_STATICA	-0,54	-59,11	525,53	966,05
22	1,66	C_SLU_STATICA	-0,54	-43,29	525,53	966,05
22	3,31	C_SLU_STATICA	-0,54	-27,47	525,53	966,05
22	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	4,35	-36,17	525,53	120,81
22	1,66	C_SLV_SX-q=1.5	4,35	-24,00	525,53	120,81
22	3,31	C_SLV_SX-q=1.5	4,35	-11,83	525,53	120,81
22	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-5,85	-44,57	525,53	89,83
22	1,66	C_SLV_SX-q=1.5	-5,85	-32,40	525,53	89,83
22	3,31	C_SLV_SX-q=1.5	-5,85	-20,23	525,53	89,83
22	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	2,84	-35,67	525,53	185,11
22	1,66	C_SLV_SY-q=1.5	2,84	-23,49	525,53	185,11
22	3,31	C_SLV_SY-q=1.5	2,84	-11,32	525,53	185,11
22	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-4,34	-45,08	525,53	121,12
22	1,66	C_SLV_SY-q=1.5	-4,34	-32,91	525,53	121,12
22	3,31	C_SLV_SY-q=1.5	-4,34	-20,73	525,53	121,12
36	0,00	C_SLU_STATICA	-6,19	-125,78	525,53	84,93
36	2,10	C_SLU_STATICA	-6,19	-105,70	525,53	84,93
36	4,20	C_SLU_STATICA	-6,19	-85,62	525,53	84,93
36	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	3,76	-78,15	525,53	139,73
36	2,10	C_SLV_SX-q=1.5	3,76	-62,71	525,53	139,73
36	4,20	C_SLV_SX-q=1.5	3,76	-47,26	525,53	139,73
36	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-9,68	-84,53	525,53	54,27
36	2,10	C_SLV_SX-q=1.5	-9,68	-69,08	525,53	54,27
36	4,20	C_SLV_SX-q=1.5	-9,68	-53,64	525,53	54,27
36	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	6,35	-75,05	525,53	82,79
36	2,10	C_SLV_SY-q=1.5	6,35	-59,60	525,53	82,79

36	4,20	C_SLV_SY-q=1.5	6,35	-44,16	525,53	82,79
36	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-12,27	-87,63	525,53	42,83
36	2,10	C_SLV_SY-q=1.5	-12,27	-72,19	525,53	42,83
36	4,20	C_SLV_SY-q=1.5	-12,27	-56,74	525,53	42,83
37	0,00	C_SLU_STATICA	-0,06	-64,36	525,53	9219,89
37	1,90	C_SLU_STATICA	-0,06	-46,19	525,53	9219,89
37	3,80	C_SLU_STATICA	-0,06	-28,03	525,53	9219,89
37	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	61,32	-41,93	525,53	8,57
37	1,90	C_SLV_SX-q=1.5	61,32	-27,96	525,53	8,57
37	3,80	C_SLV_SX-q=1.5	61,32	-13,98	525,53	8,57
37	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-60,49	-46,16	525,53	8,69
37	1,90	C_SLV_SX-q=1.5	-60,49	-32,19	525,53	8,69
37	3,80	C_SLV_SX-q=1.5	-60,49	-18,22	525,53	8,69
37	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	98,18	-40,30	525,53	5,35
37	1,90	C_SLV_SY-q=1.5	98,18	-26,33	525,53	5,35
37	3,80	C_SLV_SY-q=1.5	98,18	-12,35	525,53	5,35
37	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-97,35	-47,80	525,53	5,40
37	1,90	C_SLV_SY-q=1.5	-97,35	-33,82	525,53	5,40
37	3,80	C_SLV_SY-q=1.5	-97,35	-19,85	525,53	5,40

CALCOLO TAGLIO RESISTENTE V_{3Rd}

Caratteristiche sezione e armatura

h	300 mm
b_w	1000 mm
d	250 mm
ΦA_{sw}	10 mm
passo s	10 cm
bracci	2
α_{Asw}	90 °
ctg(θ)	1

Caratteristiche materiali e coefficienti

f_{yk}	450 N/mm ²
f_{ck}	20 N/mm ²
R_{ck}	25 N/mm ²
γ_c	1,5
γ_s	1,15
α_{cc}	0,85

$$A_{sw} = 157,08 \text{ mm}^2$$

$\sin^2(\theta)$	0,108469
θ	0,335612 rad
θ	19,23 °
ctg(θ)	2,866914

MIN FS
Esito verifica a taglio **12,63** verifica soddisfatta

Frame	Station	OutputCase	V _{3sd}	N _{sd}	V _{3Rd}	FS
Text	m	Text	KN	KN	KN	
17	0,00	C_SLU_STATICA	9,84	-90,06	138,30	14,06
17	1,75	C_SLU_STATICA	9,84	-73,32	138,30	14,06
17	3,50	C_SLU_STATICA	9,84	-56,59	138,30	14,06
17	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	9,00	-53,42	138,30	15,36
17	1,75	C_SLV_SX-q=1.5	9,00	-40,55	138,30	15,36
17	3,50	C_SLV_SX-q=1.5	9,00	-27,68	138,30	15,36
17	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	1,14	-60,80	138,30	121,53
17	1,75	C_SLV_SX-q=1.5	1,14	-47,93	138,30	121,53
17	3,50	C_SLV_SX-q=1.5	1,14	-35,06	138,30	121,53
17	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	10,20	-52,23	138,30	13,56
17	1,75	C_SLV_SY-q=1.5	10,20	-39,35	138,30	13,56
17	3,50	C_SLV_SY-q=1.5	10,20	-26,48	138,30	13,56
17	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-0,06	-61,99	138,30	2514,52
17	1,75	C_SLV_SY-q=1.5	-0,06	-49,12	138,30	2514,52
17	3,50	C_SLV_SY-q=1.5	-0,06	-36,25	138,30	2514,52
18	0,00	C_SLU_STATICA	1,47	143,52	138,30	94,02
18	1,75	C_SLU_STATICA	1,47	126,78	138,30	94,02
18	3,50	C_SLU_STATICA	1,47	110,05	138,30	94,02
18	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	7,18	-83,00	138,30	19,27
18	1,75	C_SLV_SX-q=1.5	7,18	-70,13	138,30	19,27
18	3,50	C_SLV_SX-q=1.5	7,18	-57,26	138,30	19,27
18	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-5,46	-85,93	138,30	25,33
18	1,75	C_SLV_SX-q=1.5	-5,46	-73,06	138,30	25,33
18	3,50	C_SLV_SX-q=1.5	-5,46	-60,19	138,30	25,33
18	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	9,14	-83,04	138,30	15,14
18	1,75	C_SLV_SY-q=1.5	9,14	-70,17	138,30	15,14
18	3,50	C_SLV_SY-q=1.5	9,14	-57,30	138,30	15,14
18	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-7,42	-85,89	138,30	18,64
18	1,75	C_SLV_SY-q=1.5	-7,42	-73,02	138,30	18,64
18	3,50	C_SLV_SY-q=1.5	-7,42	-60,14	138,30	18,64
19	0,00	C_SLU_STATICA	1,60	146,65	138,30	86,22
19	1,75	C_SLU_STATICA	1,60	129,92	138,30	86,22
19	3,50	C_SLU_STATICA	1,60	113,19	138,30	86,22
19	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	7,25	-84,20	138,30	19,08
19	1,75	C_SLV_SX-q=1.5	7,25	-71,32	138,30	19,08
19	3,50	C_SLV_SX-q=1.5	7,25	-58,45	138,30	19,08

19	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-5,39	-87,70	138,30	25,68
19	1,75	C_SLV_SX-q=1.5	-5,39	-74,83	138,30	25,68
19	3,50	C_SLV_SX-q=1.5	-5,39	-61,96	138,30	25,68
19	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	9,08	-84,18	138,30	15,24
19	1,75	C_SLV_SY-q=1.5	9,08	-71,31	138,30	15,24
19	3,50	C_SLV_SY-q=1.5	9,08	-58,44	138,30	15,24
19	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-7,21	-87,71	138,30	19,17
19	1,75	C_SLV_SY-q=1.5	-7,21	-74,84	138,30	19,17
19	3,50	C_SLV_SY-q=1.5	-7,21	-61,97	138,30	19,17
20	0,00	C_SLU_STATICA	-4,98	123,33	138,30	27,77
20	1,75	C_SLU_STATICA	-4,98	106,60	138,30	27,77
20	3,50	C_SLU_STATICA	-4,98	-89,87	138,30	27,77
20	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	3,99	-73,58	138,30	34,68
20	1,75	C_SLV_SX-q=1.5	3,99	-60,71	138,30	34,68
20	3,50	C_SLV_SX-q=1.5	3,99	-47,84	138,30	34,68
20	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-8,63	-75,77	138,30	16,03
20	1,75	C_SLV_SX-q=1.5	-8,63	-62,90	138,30	16,03
20	3,50	C_SLV_SX-q=1.5	-8,63	-50,03	138,30	16,03
20	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	5,68	-73,55	138,30	24,35
20	1,75	C_SLV_SY-q=1.5	5,68	-60,68	138,30	24,35
20	3,50	C_SLV_SY-q=1.5	5,68	-47,81	138,30	24,35
20	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-10,32	-75,80	138,30	13,40
20	1,75	C_SLV_SY-q=1.5	-10,32	-62,93	138,30	13,40
20	3,50	C_SLV_SY-q=1.5	-10,32	-50,06	138,30	13,40
21	0,00	C_SLU_STATICA	-0,14	-89,98	138,30	967,12
21	1,75	C_SLU_STATICA	-0,14	-73,24	138,30	967,12
21	3,50	C_SLU_STATICA	-0,14	-56,51	138,30	967,12
21	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	5,74	-56,90	138,30	24,10
21	1,75	C_SLV_SX-q=1.5	5,74	-44,03	138,30	24,10
21	3,50	C_SLV_SX-q=1.5	5,74	-31,16	138,30	24,10
21	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-5,83	-58,66	138,30	23,73
21	1,75	C_SLV_SX-q=1.5	-5,83	-45,79	138,30	23,73
21	3,50	C_SLV_SX-q=1.5	-5,83	-32,92	138,30	23,73
21	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	7,06	-57,05	138,30	19,60
21	1,75	C_SLV_SY-q=1.5	7,06	-44,17	138,30	19,60
21	3,50	C_SLV_SY-q=1.5	7,06	-31,30	138,30	19,60
21	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-7,15	-58,52	138,30	19,35
21	1,75	C_SLV_SY-q=1.5	-7,15	-45,65	138,30	19,35
21	3,50	C_SLV_SY-q=1.5	-7,15	-32,78	138,30	19,35
22	0,00	C_SLU_STATICA	-2,33	-59,11	138,30	59,41
22	1,66	C_SLU_STATICA	-2,33	-43,29	138,30	59,41
22	3,31	C_SLU_STATICA	-2,33	-27,47	138,30	59,41
22	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	2,99	-36,17	138,30	46,28
22	1,66	C_SLV_SX-q=1.5	2,99	-24,00	138,30	46,28

22	3,31	C_SLV_SX-q=1.5	2,99	-11,83	138,30	46,28
22	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-4,73	-44,57	138,30	29,23
22	1,66	C_SLV_SX-q=1.5	-4,73	-32,40	138,30	29,23
22	3,31	C_SLV_SX-q=1.5	-4,73	-20,23	138,30	29,23
22	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	3,34	-35,67	138,30	41,44
22	1,66	C_SLV_SY-q=1.5	3,34	-23,49	138,30	41,44
22	3,31	C_SLV_SY-q=1.5	3,34	-11,32	138,30	41,44
22	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-5,08	-45,08	138,30	27,22
22	1,66	C_SLV_SY-q=1.5	-5,08	-32,91	138,30	27,22
22	3,31	C_SLV_SY-q=1.5	-5,08	-20,73	138,30	27,22
36	0,00	C_SLU_STATICA	-5,75	125,78	138,30	24,06
36	2,10	C_SLU_STATICA	-5,75	105,70	138,30	24,06
36	4,20	C_SLU_STATICA	-5,75	-85,62	138,30	24,06
36	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,27	-78,15	138,30	514,12
36	2,10	C_SLV_SX-q=1.5	-0,27	-62,71	138,30	514,12
36	4,20	C_SLV_SX-q=1.5	-0,27	-47,26	138,30	514,12
36	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-7,37	-84,53	138,30	18,77
36	2,10	C_SLV_SX-q=1.5	-7,37	-69,08	138,30	18,77
36	4,20	C_SLV_SX-q=1.5	-7,37	-53,64	138,30	18,77
36	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	3,31	-75,05	138,30	41,78
36	2,10	C_SLV_SY-q=1.5	3,31	-59,60	138,30	41,78
36	4,20	C_SLV_SY-q=1.5	3,31	-44,16	138,30	41,78
36	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-10,95	-87,63	138,30	12,63
36	2,10	C_SLV_SY-q=1.5	-10,95	-72,19	138,30	12,63
36	4,20	C_SLV_SY-q=1.5	-10,95	-56,74	138,30	12,63
37	0,00	C_SLU_STATICA	-5,61	-64,36	138,30	24,66
37	1,90	C_SLU_STATICA	-5,61	-46,19	138,30	24,66
37	3,80	C_SLU_STATICA	-5,61	-28,03	138,30	24,66
37	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	0,12	-41,93	138,30	1172,02
37	1,90	C_SLV_SX-q=1.5	0,12	-27,96	138,30	1172,02
37	3,80	C_SLV_SX-q=1.5	0,12	-13,98	138,30	1172,02
37	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-5,93	-46,16	138,30	23,34
37	1,90	C_SLV_SX-q=1.5	-5,93	-32,19	138,30	23,34
37	3,80	C_SLV_SX-q=1.5	-5,93	-18,22	138,30	23,34
37	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	3,21	-40,30	138,30	43,15
37	1,90	C_SLV_SY-q=1.5	3,21	-26,33	138,30	43,15
37	3,80	C_SLV_SY-q=1.5	3,21	-12,35	138,30	43,15
37	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-9,01	-47,80	138,30	15,35
37	1,90	C_SLV_SY-q=1.5	-9,01	-33,82	138,30	15,35
37	3,80	C_SLV_SY-q=1.5	-9,01	-19,85	138,30	15,35

12.4 Verifica delle travi di rinforzo in c.a. di progetto

Di seguito si riportano le verifiche a flessione e taglio delle travi di copertura dei locali spogliatoi oggetto di intervento di rinforzo.

A favore di sicurezza le verifiche sono effettuate considerando solamente la resistenza delle nuove sezioni in c.a. (trascurando dunque il contributo delle sezioni esistenti) e adottando per i materiali di progetto caratteristiche di resistenza analoghe a quelle delle travi esistenti.

12.4.1 Trave 30-31-32

Esito verifica a taglio **1,65** verifica soddisfatta
Esito verifica a flessione **1,05** verifica soddisfatta

Frame	Station	OutputCase	V _{sd}	M _{sd}	V _{Rd}	M _{Rd}	FS	FS
Text	m	Text	KN	KN-m	KN	KN-m	Flessione	Taglio
174	0,15	C_SLU_STATICA	-51,48	-49,50	87,54	-52,5	1,06	1,70
174	0,62	C_SLU_STATICA	-42,59	-27,55	87,54	-52,5	1,91	2,06
174	1,08	C_SLU_STATICA	-33,69	-9,75	87,54	-52,5	5,38	2,60
174	1,55	C_SLU_STATICA	-24,80	3,90	87,54	52,5	13,47	3,53
174	2,02	C_SLU_STATICA	-15,91	13,40	87,54	52,5	3,92	5,50
174	2,48	C_SLU_STATICA	-7,02	18,75	87,54	52,5	2,80	12,47
174	2,95	C_SLU_STATICA	1,87	19,95	87,54	52,5	2,63	46,76
174	3,42	C_SLU_STATICA	10,76	17,00	87,54	52,5	3,09	8,13
174	3,88	C_SLU_STATICA	19,66	9,90	87,54	52,5	5,30	4,45
174	4,35	C_SLU_STATICA	28,55	-1,35	87,54	-52,5	38,98	3,07
174	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-23,78	-22,33	87,54	-52,5	2,35	3,68
174	0,62	C_SLV_SX-q=1.5	-18,77	-12,14	87,54	-52,5	4,32	4,67
174	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	-13,75	-3,71	87,54	-52,5	14,15	6,37
174	1,55	C_SLV_SX-q=1.5	-8,74	4,61	87,54	52,5	11,38	10,01
174	2,02	C_SLV_SX-q=1.5	-3,73	11,54	87,54	52,5	4,55	23,46
174	2,48	C_SLV_SX-q=1.5	1,28	16,37	87,54	52,5	3,21	68,39
174	2,95	C_SLV_SX-q=1.5	6,29	18,95	87,54	52,5	2,77	13,92
174	3,42	C_SLV_SX-q=1.5	11,30	19,23	87,54	52,5	2,73	7,74
174	3,88	C_SLV_SX-q=1.5	16,31	17,19	87,54	52,5	3,05	5,37
174	4,35	C_SLV_SX-q=1.5	21,33	12,82	87,54	52,5	4,10	4,11
174	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-33,30	-32,92	87,54	-52,5	1,59	2,63
174	0,62	C_SLV_SX-q=1.5	-28,29	-18,82	87,54	-52,5	2,79	3,09
174	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	-23,27	-7,64	87,54	-52,5	6,88	3,76
174	1,55	C_SLV_SX-q=1.5	-18,26	-1,02	87,54	-52,5	51,62	4,79
174	2,02	C_SLV_SX-q=1.5	-13,25	2,32	87,54	52,5	22,62	6,61
174	2,48	C_SLV_SX-q=1.5	-8,24	3,08	87,54	52,5	17,07	10,62
174	2,95	C_SLV_SX-q=1.5	-3,23	1,41	87,54	52,5	37,36	27,11
174	3,42	C_SLV_SX-q=1.5	1,78	-2,64	87,54	-52,5	19,87	49,12
174	3,88	C_SLV_SX-q=1.5	6,79	-9,05	87,54	-52,5	5,80	12,88
174	4,35	C_SLV_SX-q=1.5	11,81	-17,80	87,54	-52,5	2,95	7,42
174	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-20,00	-19,06	87,54	-52,5	2,75	4,38
174	0,62	C_SLV_SY-q=1.5	-14,98	-10,73	87,54	-52,5	4,89	5,84
174	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	-9,97	-3,86	87,54	-52,5	13,61	8,78
174	1,55	C_SLV_SY-q=1.5	-4,96	5,95	87,54	52,5	8,82	17,65
174	2,02	C_SLV_SY-q=1.5	0,05	14,83	87,54	52,5	3,54	1750,80

174	2,48	C_SLV_SY-q=1.5	5,06	21,51	87,54	52,5	2,44	17,30
174	2,95	C_SLV_SY-q=1.5	10,07	25,91	87,54	52,5	2,03	8,69
174	3,42	C_SLV_SY-q=1.5	15,08	27,98	87,54	52,5	1,88	5,80
174	3,88	C_SLV_SY-q=1.5	20,10	27,72	87,54	52,5	1,89	4,36
174	4,35	C_SLV_SY-q=1.5	25,11	25,13	87,54	52,5	2,09	3,49
174	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-37,08	-36,20	87,54	-52,5	1,45	2,36
174	0,62	C_SLV_SY-q=1.5	-32,07	-20,24	87,54	-52,5	2,59	2,73
174	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	-27,06	-7,49	87,54	-52,5	7,01	3,24
174	1,55	C_SLV_SY-q=1.5	-22,04	-2,36	87,54	-52,5	22,27	3,97
174	2,02	C_SLV_SY-q=1.5	-17,03	-0,97	87,54	-52,5	54,21	5,14
174	2,48	C_SLV_SY-q=1.5	-12,02	-2,07	87,54	-52,5	25,38	7,28
174	2,95	C_SLV_SY-q=1.5	-7,01	-5,55	87,54	-52,5	9,46	12,49
174	3,42	C_SLV_SY-q=1.5	-2,00	-11,39	87,54	-52,5	4,61	43,79
174	3,88	C_SLV_SY-q=1.5	3,01	-19,58	87,54	-52,5	2,68	29,05
174	4,35	C_SLV_SY-q=1.5	8,02	-30,12	87,54	-52,5	1,74	10,91
729	0,15	C_SLU_STATICA	-27,12	4,19	87,54	52,5	12,54	3,23
729	0,62	C_SLU_STATICA	-18,23	14,77	87,54	52,5	3,56	4,80
729	1,08	C_SLU_STATICA	-9,33	21,20	87,54	52,5	2,48	9,38
729	1,55	C_SLU_STATICA	-0,44	23,48	87,54	52,5	2,24	198,05
729	2,02	C_SLU_STATICA	8,45	21,61	87,54	52,5	2,43	10,36
729	2,48	C_SLU_STATICA	17,34	15,59	87,54	52,5	3,37	5,05
729	2,95	C_SLU_STATICA	26,23	5,43	87,54	52,5	9,68	3,34
729	3,42	C_SLU_STATICA	35,12	-8,89	87,54	-52,5	5,90	2,49
729	3,88	C_SLU_STATICA	44,02	-27,36	87,54	-52,5	1,92	1,99
729	4,35	C_SLU_STATICA	52,91	-49,97	87,54	-52,5	1,05	1,65
729	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-14,82	4,74	87,54	52,5	11,07	5,91
729	0,62	C_SLV_SX-q=1.5	-9,81	10,66	87,54	52,5	4,92	8,93
729	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	-4,80	14,27	87,54	52,5	3,68	18,25
729	1,55	C_SLV_SX-q=1.5	0,22	15,57	87,54	52,5	3,37	407,16
729	2,02	C_SLV_SX-q=1.5	5,23	14,55	87,54	52,5	3,61	16,75
729	2,48	C_SLV_SX-q=1.5	10,24	11,22	87,54	52,5	4,68	8,55
729	2,95	C_SLV_SX-q=1.5	15,25	5,57	87,54	52,5	9,42	5,74
729	3,42	C_SLV_SX-q=1.5	20,26	-2,39	87,54	-52,5	21,94	4,32
729	3,88	C_SLV_SX-q=1.5	25,27	-12,68	87,54	-52,5	4,14	3,46
729	4,35	C_SLV_SX-q=1.5	30,28	-25,29	87,54	-52,5	2,08	2,89
729	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-15,81	-0,01	87,54	-52,5	3547,30	5,54
729	0,62	C_SLV_SX-q=1.5	-10,79	6,02	87,54	52,5	8,73	8,11
729	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	-5,78	9,69	87,54	52,5	5,42	15,14
729	1,55	C_SLV_SX-q=1.5	-0,77	10,99	87,54	52,5	4,78	113,54
729	2,02	C_SLV_SX-q=1.5	4,24	9,93	87,54	52,5	5,29	20,65
729	2,48	C_SLV_SX-q=1.5	9,25	6,50	87,54	52,5	8,07	9,46
729	2,95	C_SLV_SX-q=1.5	14,26	0,71	87,54	52,5	73,49	6,14
729	3,42	C_SLV_SX-q=1.5	19,27	-7,43	87,54	-52,5	7,06	4,54
729	3,88	C_SLV_SX-q=1.5	24,29	-17,93	87,54	-52,5	2,93	3,60
729	4,35	C_SLV_SX-q=1.5	29,30	-30,79	87,54	-52,5	1,71	2,99

729	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-14,83	6,04	87,54	52,5	8,69	5,90
729	0,62	C_SLV_SY-q=1.5	-9,82	11,97	87,54	52,5	4,39	8,92
729	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	-4,80	15,58	87,54	52,5	3,37	18,22
729	1,55	C_SLV_SY-q=1.5	0,21	16,86	87,54	52,5	3,11	422,90
729	2,02	C_SLV_SY-q=1.5	5,22	15,83	87,54	52,5	3,32	16,78
729	2,48	C_SLV_SY-q=1.5	10,23	12,47	87,54	52,5	4,21	8,56
729	2,95	C_SLV_SY-q=1.5	15,24	6,78	87,54	52,5	7,74	5,74
729	3,42	C_SLV_SY-q=1.5	20,25	-1,23	87,54	-52,5	42,84	4,32
729	3,88	C_SLV_SY-q=1.5	25,26	-11,56	87,54	-52,5	4,54	3,47
729	4,35	C_SLV_SY-q=1.5	30,27	-24,22	87,54	-52,5	2,17	2,89
729	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-15,80	-1,31	87,54	-52,5	39,99	5,54
729	0,62	C_SLV_SY-q=1.5	-10,79	4,71	87,54	52,5	11,15	8,12
729	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	-5,77	8,38	87,54	52,5	6,27	15,16
729	1,55	C_SLV_SY-q=1.5	-0,76	9,69	87,54	52,5	5,42	114,73
729	2,02	C_SLV_SY-q=1.5	4,25	8,65	87,54	52,5	6,07	20,61
729	2,48	C_SLV_SY-q=1.5	9,26	5,25	87,54	52,5	9,99	9,45
729	2,95	C_SLV_SY-q=1.5	14,27	-0,50	87,54	-52,5	105,95	6,13
729	3,42	C_SLV_SY-q=1.5	19,28	-8,60	87,54	-52,5	6,11	4,54
729	3,88	C_SLV_SY-q=1.5	24,29	-19,05	87,54	-52,5	2,76	3,60
729	4,35	C_SLV_SY-q=1.5	29,30	-31,86	87,54	-52,5	1,65	2,99

12.4.2 Trave 40-41

Esito verifica a taglio **2,62** verifica soddisfatta
Esito verifica a flessione **1,31** verifica soddisfatta

Frame	Station	OutputCase	V _{sd}	M _{sd}	V _{Rd}	M _{Rd}	FS	FS
Text	m	Text	KN	KN-m	KN	KN-m	Flessione	Taglio
889	0,15	C_SLU_STATICA	-28,93	-6,07	87,54	-52,5	8,65	3,03
889	0,41	C_SLU_STATICA	-28,49	1,39	87,54	52,5	37,71	3,07
889	0,67	C_SLU_STATICA	-28,04	8,74	87,54	52,5	6,01	3,12
889	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-15,04	-2,01	87,54	-52,5	26,14	5,82
889	0,41	C_SLV_SX-q=1.5	-14,69	2,43	87,54	52,5	21,58	5,96
889	0,67	C_SLV_SX-q=1.5	-14,35	6,96	87,54	52,5	7,54	6,10
889	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-19,83	-5,38	87,54	-52,5	9,76	4,41
889	0,41	C_SLV_SX-q=1.5	-19,49	-0,85	87,54	-52,5	61,98	4,49
889	0,67	C_SLV_SX-q=1.5	-19,14	3,42	87,54	52,5	15,35	4,57
889	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-13,89	-1,41	87,54	-52,5	37,12	6,30
889	0,41	C_SLV_SY-q=1.5	-13,54	3,52	87,54	52,5	14,93	6,46
889	0,67	C_SLV_SY-q=1.5	-13,20	8,53	87,54	52,5	6,15	6,63
889	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-20,98	-5,98	87,54	-52,5	8,79	4,17
889	0,41	C_SLV_SY-q=1.5	-20,64	-1,93	87,54	-52,5	27,21	4,24
889	0,67	C_SLV_SY-q=1.5	-20,29	1,85	87,54	52,5	28,33	4,31
890	0,00	C_SLU_STATICA	-26,61	17,57	87,54	52,5	2,99	3,29
890	0,49	C_SLU_STATICA	-19,10	28,66	87,54	52,5	1,83	4,58
890	0,97	C_SLU_STATICA	-11,59	36,10	87,54	52,5	1,45	7,56

890	1,46	C_SLU_STATICA	-4,08	39,90	87,54	52,5	1,32	21,48
890	1,94	C_SLU_STATICA	3,43	40,05	87,54	52,5	1,31	25,50
890	2,43	C_SLU_STATICA	10,94	36,57	87,54	52,5	1,44	8,00
890	2,91	C_SLU_STATICA	18,45	29,44	87,54	52,5	1,78	4,74
890	3,40	C_SLU_STATICA	25,96	18,67	87,54	52,5	2,81	3,37
890	3,88	C_SLU_STATICA	33,47	4,25	87,54	52,5	12,34	2,62
890	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-10,47	15,12	87,54	52,5	3,47	8,36
890	0,49	C_SLV_SX-q=1.5	-6,17	19,36	87,54	52,5	2,71	14,18
890	0,97	C_SLV_SX-q=1.5	-1,88	22,56	87,54	52,5	2,33	46,59
890	1,46	C_SLV_SX-q=1.5	2,42	26,05	87,54	52,5	2,02	36,23
890	1,94	C_SLV_SX-q=1.5	6,71	28,23	87,54	52,5	1,86	13,04
890	2,43	C_SLV_SX-q=1.5	11,01	28,42	87,54	52,5	1,85	7,95
890	2,91	C_SLV_SX-q=1.5	15,30	26,55	87,54	52,5	1,98	5,72
890	3,40	C_SLV_SX-q=1.5	19,60	22,61	87,54	52,5	2,32	4,47
890	3,88	C_SLV_SX-q=1.5	23,89	16,60	87,54	52,5	3,16	3,66
890	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-19,83	6,07	87,54	52,5	8,65	4,41
890	0,49	C_SLV_SX-q=1.5	-15,53	14,44	87,54	52,5	3,64	5,64
890	0,97	C_SLV_SX-q=1.5	-11,24	19,68	87,54	52,5	2,67	7,79
890	1,46	C_SLV_SX-q=1.5	-6,94	20,47	87,54	52,5	2,56	12,61
890	1,94	C_SLV_SX-q=1.5	-2,65	18,40	87,54	52,5	2,85	33,05
890	2,43	C_SLV_SX-q=1.5	1,65	14,16	87,54	52,5	3,71	53,18
890	2,91	C_SLV_SX-q=1.5	5,94	7,81	87,54	52,5	6,72	14,73
890	3,40	C_SLV_SX-q=1.5	10,24	-0,63	87,54	-52,5	82,73	8,55
890	3,88	C_SLV_SX-q=1.5	14,53	-11,17	87,54	-52,5	4,70	6,02
890	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-7,30	19,09	87,54	52,5	2,75	11,99
890	0,49	C_SLV_SY-q=1.5	-3,01	21,79	87,54	52,5	2,41	29,11
890	0,97	C_SLV_SY-q=1.5	1,29	23,30	87,54	52,5	2,25	67,97
890	1,46	C_SLV_SY-q=1.5	5,58	27,00	87,54	52,5	1,94	15,68
890	1,94	C_SLV_SY-q=1.5	9,88	30,56	87,54	52,5	1,72	8,86
890	2,43	C_SLV_SY-q=1.5	14,17	32,25	87,54	52,5	1,63	6,18
890	2,91	C_SLV_SY-q=1.5	18,47	31,90	87,54	52,5	1,65	4,74
890	3,40	C_SLV_SY-q=1.5	22,76	29,48	87,54	52,5	1,78	3,85
890	3,88	C_SLV_SY-q=1.5	27,06	24,99	87,54	52,5	2,10	3,24
890	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-23,00	2,10	87,54	52,5	24,98	3,81
890	0,49	C_SLV_SY-q=1.5	-18,70	12,01	87,54	52,5	4,37	4,68
890	0,97	C_SLV_SY-q=1.5	-14,41	18,94	87,54	52,5	2,77	6,08
890	1,46	C_SLV_SY-q=1.5	-10,11	19,52	87,54	52,5	2,69	8,66
890	1,94	C_SLV_SY-q=1.5	-5,82	16,07	87,54	52,5	3,27	15,05
890	2,43	C_SLV_SY-q=1.5	-1,52	10,34	87,54	52,5	5,08	57,55
890	2,91	C_SLV_SY-q=1.5	2,77	2,47	87,54	52,5	21,27	31,56
890	3,40	C_SLV_SY-q=1.5	7,07	-7,50	87,54	-52,5	7,00	12,38
890	3,88	C_SLV_SY-q=1.5	11,36	-19,57	87,54	-52,5	2,68	7,70

12.4.3 Trave 41-42

Esito verifica a taglio **2,28**
Esito verifica a flessione **1,48**

verifica soddisfatta
 verifica soddisfatta

Frame	Station	OutputCase	V _{sd}	M _{sd}	V _{Rd}	M _{Rd}	FS	FS
Text	m	Text	KN	KN-m	KN	KN-m	Flessione	Taglio
34	0,15	C_SLU_STATICA	-38,31	-21,97	87,54	-52,5	2,39	2,28
34	0,62	C_SLU_STATICA	-31,09	-5,78	87,54	-52,5	9,09	2,82
34	1,08	C_SLU_STATICA	-23,86	7,05	87,54	52,5	7,45	3,67
34	1,55	C_SLU_STATICA	-16,64	16,49	87,54	52,5	3,18	5,26
34	2,02	C_SLU_STATICA	-9,41	22,57	87,54	52,5	2,33	9,30
34	2,48	C_SLU_STATICA	-2,18	25,28	87,54	52,5	2,08	40,08
34	2,95	C_SLU_STATICA	5,04	24,61	87,54	52,5	2,13	17,36
34	3,42	C_SLU_STATICA	12,27	20,57	87,54	52,5	2,55	7,14
34	3,88	C_SLU_STATICA	19,49	13,16	87,54	52,5	3,99	4,49
34	4,35	C_SLU_STATICA	26,72	2,38	87,54	52,5	22,09	3,28
34	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-19,39	-2,56	87,54	-52,5	20,49	4,51
34	0,62	C_SLV_SX-q=1.5	-15,26	5,53	87,54	52,5	9,49	5,74
34	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	-11,13	11,69	87,54	52,5	4,49	7,87
34	1,55	C_SLV_SX-q=1.5	-7,00	15,93	87,54	52,5	3,29	12,51
34	2,02	C_SLV_SX-q=1.5	-2,86	18,25	87,54	52,5	2,88	30,57
34	2,48	C_SLV_SX-q=1.5	1,27	18,64	87,54	52,5	2,82	68,98
34	2,95	C_SLV_SX-q=1.5	5,40	17,12	87,54	52,5	3,07	16,21
34	3,42	C_SLV_SX-q=1.5	9,53	13,71	87,54	52,5	3,83	9,18
34	3,88	C_SLV_SX-q=1.5	13,67	8,55	87,54	52,5	6,14	6,41
34	4,35	C_SLV_SX-q=1.5	17,80	2,70	87,54	52,5	19,47	4,92
34	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-25,41	-26,63	87,54	-52,5	1,97	3,44
34	0,62	C_SLV_SX-q=1.5	-21,28	-15,74	87,54	-52,5	3,34	4,11
34	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	-17,15	-6,78	87,54	-52,5	7,74	5,11
34	1,55	C_SLV_SX-q=1.5	-13,01	0,25	87,54	52,5	211,10	6,73
34	2,02	C_SLV_SX-q=1.5	-8,88	5,34	87,54	52,5	9,82	9,86
34	2,48	C_SLV_SX-q=1.5	-4,75	8,50	87,54	52,5	6,17	18,44
34	2,95	C_SLV_SX-q=1.5	-0,62	9,72	87,54	52,5	5,40	142,11
34	3,42	C_SLV_SX-q=1.5	3,52	8,97	87,54	52,5	5,85	24,89
34	3,88	C_SLV_SX-q=1.5	7,65	6,11	87,54	52,5	8,59	11,44
34	4,35	C_SLV_SX-q=1.5	11,78	0,09	87,54	52,5	609,76	7,43
34	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-16,97	6,35	87,54	52,5	8,27	5,16
34	0,62	C_SLV_SY-q=1.5	-12,84	13,31	87,54	52,5	3,94	6,82
34	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	-8,71	18,35	87,54	52,5	2,86	10,05
34	1,55	C_SLV_SY-q=1.5	-4,58	21,45	87,54	52,5	2,45	19,13
34	2,02	C_SLV_SY-q=1.5	-0,44	22,64	87,54	52,5	2,32	197,16
34	2,48	C_SLV_SY-q=1.5	3,69	21,90	87,54	52,5	2,40	23,74
34	2,95	C_SLV_SY-q=1.5	7,82	19,24	87,54	52,5	2,73	11,19
34	3,42	C_SLV_SY-q=1.5	11,95	14,70	87,54	52,5	3,57	7,32
34	3,88	C_SLV_SY-q=1.5	16,09	8,58	87,54	52,5	6,12	5,44
34	4,35	C_SLV_SY-q=1.5	20,22	3,64	87,54	52,5	14,41	4,33
34	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-27,83	-35,54	87,54	-52,5	1,48	3,15
34	0,62	C_SLV_SY-q=1.5	-23,70	-23,52	87,54	-52,5	2,23	3,69

34	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	-19,57	-13,43	87,54	-52,5	3,91	4,47
34	1,55	C_SLV_SY-q=1.5	-15,43	-5,27	87,54	-52,5	9,96	5,67
34	2,02	C_SLV_SY-q=1.5	-11,30	0,96	87,54	52,5	54,92	7,75
34	2,48	C_SLV_SY-q=1.5	-7,17	5,25	87,54	52,5	10,00	12,21
34	2,95	C_SLV_SY-q=1.5	-3,04	7,60	87,54	52,5	6,91	28,84
34	3,42	C_SLV_SY-q=1.5	1,10	7,98	87,54	52,5	6,58	79,80
34	3,88	C_SLV_SY-q=1.5	5,23	6,08	87,54	52,5	8,64	16,74
34	4,35	C_SLV_SY-q=1.5	9,36	-0,86	87,54	-52,5	60,95	9,35

12.4.4 Trave 16-43-44

Esito verifica a taglio **2,01** verifica soddisfatta
Esito verifica a flessione **1,26** verifica soddisfatta

Frame	Station	OutputCase	V _{sd}	M _{sd}	V _{Rd}	M _{Rd}	FS	FS
Text	m	Text	KN	KN-m	KN	KN-m	Flessione	Taglio
732	0,15	C_SLU_STATICA	-27,58	-9,44	87,54	-52,5	5,56	3,17
732	0,62	C_SLU_STATICA	-20,36	1,74	87,54	52,5	30,13	4,30
732	1,08	C_SLU_STATICA	-13,13	9,56	87,54	52,5	5,49	6,67
732	1,55	C_SLU_STATICA	-5,90	14,00	87,54	52,5	3,75	14,83
732	2,02	C_SLU_STATICA	1,32	15,07	87,54	52,5	3,48	66,27
732	2,48	C_SLU_STATICA	8,55	12,76	87,54	52,5	4,11	10,24
732	2,95	C_SLU_STATICA	15,77	7,09	87,54	52,5	7,41	5,55
732	3,42	C_SLU_STATICA	23,00	-1,96	87,54	-52,5	26,83	3,81
732	3,88	C_SLU_STATICA	30,22	-14,38	87,54	-52,5	3,65	2,90
732	4,35	C_SLU_STATICA	37,45	-30,17	87,54	-52,5	1,74	2,34
732	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-13,90	-0,36	87,54	-52,5	144,87	6,30
732	0,62	C_SLV_SX-q=1.5	-9,77	5,17	87,54	52,5	10,16	8,96
732	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	-5,64	8,78	87,54	52,5	5,98	15,53
732	1,55	C_SLV_SX-q=1.5	-1,50	10,46	87,54	52,5	5,02	58,20
732	2,02	C_SLV_SX-q=1.5	2,63	10,24	87,54	52,5	5,13	33,30
732	2,48	C_SLV_SX-q=1.5	6,76	8,12	87,54	52,5	6,47	12,95
732	2,95	C_SLV_SX-q=1.5	10,89	4,19	87,54	52,5	12,52	8,04
732	3,42	C_SLV_SX-q=1.5	15,03	-1,22	87,54	-52,5	43,08	5,83
732	3,88	C_SLV_SX-q=1.5	19,16	-7,98	87,54	-52,5	6,58	4,57
732	4,35	C_SLV_SX-q=1.5	23,29	-16,54	87,54	-52,5	3,17	3,76
732	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-16,89	-9,54	87,54	-52,5	5,50	5,18
732	0,62	C_SLV_SX-q=1.5	-12,76	-2,63	87,54	-52,5	19,93	6,86
732	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	-8,63	2,34	87,54	52,5	22,42	10,15
732	1,55	C_SLV_SX-q=1.5	-4,49	5,38	87,54	52,5	9,75	19,48
732	2,02	C_SLV_SX-q=1.5	-0,36	6,48	87,54	52,5	8,10	242,49
732	2,48	C_SLV_SX-q=1.5	3,77	5,61	87,54	52,5	9,36	23,21
732	2,95	C_SLV_SX-q=1.5	7,90	2,69	87,54	52,5	19,51	11,08
732	3,42	C_SLV_SX-q=1.5	12,04	-2,60	87,54	-52,5	20,22	7,27
732	3,88	C_SLV_SX-q=1.5	16,17	-10,40	87,54	-52,5	5,05	5,41
732	4,35	C_SLV_SX-q=1.5	20,30	-20,24	87,54	-52,5	2,59	4,31

732	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-12,45	4,29	87,54	52,5	12,25	7,03
732	0,62	C_SLV_SY-q=1.5	-8,31	9,14	87,54	52,5	5,75	10,53
732	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	-4,18	12,06	87,54	52,5	4,35	20,93
732	1,55	C_SLV_SY-q=1.5	-0,05	13,06	87,54	52,5	4,02	1786,54
732	2,02	C_SLV_SY-q=1.5	4,08	12,15	87,54	52,5	4,32	21,44
732	2,48	C_SLV_SY-q=1.5	8,22	9,33	87,54	52,5	5,63	10,65
732	2,95	C_SLV_SY-q=1.5	12,35	4,69	87,54	52,5	11,20	7,09
732	3,42	C_SLV_SY-q=1.5	16,48	-1,04	87,54	-52,5	50,41	5,31
732	3,88	C_SLV_SY-q=1.5	20,61	-7,22	87,54	-52,5	7,27	4,25
732	4,35	C_SLV_SY-q=1.5	24,75	-15,12	87,54	-52,5	3,47	3,54
732	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-18,35	-14,19	87,54	-52,5	3,70	4,77
732	0,62	C_SLV_SY-q=1.5	-14,21	-6,60	87,54	-52,5	7,95	6,16
732	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	-10,08	-0,94	87,54	-52,5	55,64	8,68
732	1,55	C_SLV_SY-q=1.5	-5,95	2,78	87,54	52,5	18,87	14,72
732	2,02	C_SLV_SY-q=1.5	-1,82	4,57	87,54	52,5	11,49	48,23
732	2,48	C_SLV_SY-q=1.5	2,32	4,40	87,54	52,5	11,93	37,78
732	2,95	C_SLV_SY-q=1.5	6,45	2,20	87,54	52,5	23,86	13,57
732	3,42	C_SLV_SY-q=1.5	10,58	-2,77	87,54	-52,5	18,93	8,27
732	3,88	C_SLV_SY-q=1.5	14,72	-11,15	87,54	-52,5	4,71	5,95
732	4,35	C_SLV_SY-q=1.5	18,85	-21,67	87,54	-52,5	2,42	4,64
734	0,15	C_SLU_STATICA	-43,53	-41,58	87,54	-52,5	1,26	2,01
734	0,63	C_SLU_STATICA	-36,13	-22,55	87,54	-52,5	2,33	2,42
734	1,11	C_SLU_STATICA	-28,73	-7,06	87,54	-52,5	7,44	3,05
734	1,58	C_SLU_STATICA	-21,33	4,90	87,54	52,5	10,71	4,10
734	2,06	C_SLU_STATICA	-13,94	13,33	87,54	52,5	3,94	6,28
734	2,54	C_SLU_STATICA	-6,54	18,22	87,54	52,5	2,88	13,39
734	3,02	C_SLU_STATICA	0,86	19,57	87,54	52,5	2,68	101,79
734	3,49	C_SLU_STATICA	8,26	17,39	87,54	52,5	3,02	10,60
734	3,97	C_SLU_STATICA	15,66	11,68	87,54	52,5	4,49	5,59
734	4,45	C_SLU_STATICA	23,05	2,43	87,54	52,5	21,57	3,80
734	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-22,00	-20,22	87,54	-52,5	2,60	3,98
734	0,63	C_SLV_SX-q=1.5	-17,77	-10,69	87,54	-52,5	4,91	4,93
734	1,11	C_SLV_SX-q=1.5	-13,54	-3,13	87,54	-52,5	16,77	6,47
734	1,58	C_SLV_SX-q=1.5	-9,31	3,12	87,54	52,5	16,80	9,41
734	2,06	C_SLV_SX-q=1.5	-5,07	9,75	87,54	52,5	5,39	17,25
734	2,54	C_SLV_SX-q=1.5	-0,84	14,85	87,54	52,5	3,54	103,84
734	3,02	C_SLV_SX-q=1.5	3,39	18,02	87,54	52,5	2,91	25,84
734	3,49	C_SLV_SX-q=1.5	7,62	19,19	87,54	52,5	2,74	11,49
734	3,97	C_SLV_SX-q=1.5	11,85	18,34	87,54	52,5	2,86	7,39
734	4,45	C_SLV_SX-q=1.5	16,08	15,48	87,54	52,5	3,39	5,44
734	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-29,99	-31,73	87,54	-52,5	1,65	2,92
734	0,63	C_SLV_SX-q=1.5	-25,76	-18,45	87,54	-52,5	2,85	3,40
734	1,11	C_SLV_SX-q=1.5	-21,53	-7,22	87,54	-52,5	7,27	4,07
734	1,58	C_SLV_SX-q=1.5	-17,30	1,25	87,54	52,5	41,90	5,06
734	2,06	C_SLV_SX-q=1.5	-13,07	5,32	87,54	52,5	9,87	6,70

734	2,54	C_SLV_SX-q=1.5	-8,84	6,87	87,54	52,5	7,65	9,90
734	3,02	C_SLV_SX-q=1.5	-4,61	6,30	87,54	52,5	8,33	19,00
734	3,49	C_SLV_SX-q=1.5	-0,38	3,69	87,54	52,5	14,21	232,20
734	3,97	C_SLV_SX-q=1.5	3,85	-0,94	87,54	-52,5	55,64	22,71
734	4,45	C_SLV_SX-q=1.5	8,09	-7,61	87,54	-52,5	6,90	10,83
734	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-17,61	-14,71	87,54	-52,5	3,57	4,97
734	0,63	C_SLV_SY-q=1.5	-13,38	-7,28	87,54	-52,5	7,21	6,54
734	1,11	C_SLV_SY-q=1.5	-9,15	-1,85	87,54	-52,5	28,43	9,57
734	1,58	C_SLV_SY-q=1.5	-4,92	3,42	87,54	52,5	15,36	17,79
734	2,06	C_SLV_SY-q=1.5	-0,69	12,44	87,54	52,5	4,22	127,05
734	2,54	C_SLV_SY-q=1.5	3,54	19,71	87,54	52,5	2,66	24,71
734	3,02	C_SLV_SY-q=1.5	7,77	25,00	87,54	52,5	2,10	11,26
734	3,49	C_SLV_SY-q=1.5	12,00	28,27	87,54	52,5	1,86	7,29
734	3,97	C_SLV_SY-q=1.5	16,23	29,53	87,54	52,5	1,78	5,39
734	4,45	C_SLV_SY-q=1.5	20,47	28,77	87,54	52,5	1,82	4,28
734	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-34,38	-37,24	87,54	-52,5	1,41	2,55
734	0,63	C_SLV_SY-q=1.5	-30,15	-21,85	87,54	-52,5	2,40	2,90
734	1,11	C_SLV_SY-q=1.5	-25,92	-8,51	87,54	-52,5	6,17	3,38
734	1,58	C_SLV_SY-q=1.5	-21,69	0,96	87,54	52,5	54,68	4,04
734	2,06	C_SLV_SY-q=1.5	-17,45	2,63	87,54	52,5	19,96	5,02
734	2,54	C_SLV_SY-q=1.5	-13,22	2,00	87,54	52,5	26,19	6,62
734	3,02	C_SLV_SY-q=1.5	-8,99	-0,68	87,54	-52,5	77,37	9,73
734	3,49	C_SLV_SY-q=1.5	-4,76	-5,39	87,54	-52,5	9,73	18,38
734	3,97	C_SLV_SY-q=1.5	-0,53	-12,13	87,54	-52,5	4,33	164,86
734	4,45	C_SLV_SY-q=1.5	3,70	-20,90	87,54	-52,5	2,51	23,66

12.4.5 Trave 31-35

Esito verifica a taglio **2,26** verifica soddisfatta
Esito verifica a flessione **2,12** verifica soddisfatta

Frame	Station	OutputCase	V _{sd}	M _{sd}	V _{Rd}	M _{Rd}	FS	FS
Text	m	Text	KN	KN-m	KN	KN-m	Flessione	Taglio
728	0,15	C_SLU_STATICA	-38,76	-15,86	87,54	-52,5	3,31	2,26
728	0,64	C_SLU_STATICA	-29,66	1,03	87,54	52,5	50,85	2,95
728	1,14	C_SLU_STATICA	-20,56	13,43	87,54	52,5	3,91	4,26
728	1,63	C_SLU_STATICA	-11,46	21,33	87,54	52,5	2,46	7,64
728	2,13	C_SLU_STATICA	-2,36	24,75	87,54	52,5	2,12	37,09
728	2,62	C_SLU_STATICA	6,74	23,67	87,54	52,5	2,22	12,99
728	3,11	C_SLU_STATICA	15,84	18,09	87,54	52,5	2,90	5,53
728	3,61	C_SLU_STATICA	24,94	8,03	87,54	52,5	6,54	3,51
728	4,10	C_SLU_STATICA	34,04	-6,53	87,54	-52,5	8,04	2,57
728	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-16,95	-5,35	87,54	-52,5	9,81	5,17
728	0,64	C_SLV_SX-q=1.5	-12,02	1,85	87,54	52,5	28,41	7,28
728	1,14	C_SLV_SX-q=1.5	-7,10	7,86	87,54	52,5	6,68	12,34
728	1,63	C_SLV_SX-q=1.5	-2,17	14,15	87,54	52,5	3,71	40,30

728	2,13	C_SLV_SX-q=1.5	2,75	18,09	87,54	52,5	2,90	31,80
728	2,62	C_SLV_SX-q=1.5	7,68	19,62	87,54	52,5	2,68	11,40
728	3,11	C_SLV_SX-q=1.5	12,60	18,72	87,54	52,5	2,80	6,95
728	3,61	C_SLV_SX-q=1.5	17,53	15,39	87,54	52,5	3,41	4,99
728	4,10	C_SLV_SX-q=1.5	22,45	9,63	87,54	52,5	5,45	3,90
728	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-25,27	-12,42	87,54	-52,5	4,23	3,46
728	0,64	C_SLV_SX-q=1.5	-20,34	-1,20	87,54	-52,5	43,60	4,30
728	1,14	C_SLV_SX-q=1.5	-15,42	6,33	87,54	52,5	8,30	5,68
728	1,63	C_SLV_SX-q=1.5	-10,49	8,73	87,54	52,5	6,01	8,34
728	2,13	C_SLV_SX-q=1.5	-5,57	8,60	87,54	52,5	6,10	15,72
728	2,62	C_SLV_SX-q=1.5	-0,65	6,04	87,54	52,5	8,70	135,72
728	3,11	C_SLV_SX-q=1.5	4,28	1,03	87,54	52,5	50,73	20,46
728	3,61	C_SLV_SX-q=1.5	9,20	-6,40	87,54	-52,5	8,20	9,51
728	4,10	C_SLV_SX-q=1.5	14,13	-16,27	87,54	-52,5	3,23	6,20
728	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-15,53	-4,00	87,54	-52,5	13,14	5,64
728	0,64	C_SLV_SY-q=1.5	-10,61	2,48	87,54	52,5	21,15	8,25
728	1,14	C_SLV_SY-q=1.5	-5,68	7,85	87,54	52,5	6,68	15,40
728	1,63	C_SLV_SY-q=1.5	-0,76	14,86	87,54	52,5	3,53	115,49
728	2,13	C_SLV_SY-q=1.5	4,17	19,51	87,54	52,5	2,69	21,01
728	2,62	C_SLV_SY-q=1.5	9,09	21,73	87,54	52,5	2,42	9,63
728	3,11	C_SLV_SY-q=1.5	14,02	21,53	87,54	52,5	2,44	6,25
728	3,61	C_SLV_SY-q=1.5	18,94	18,90	87,54	52,5	2,78	4,62
728	4,10	C_SLV_SY-q=1.5	23,86	13,84	87,54	52,5	3,79	3,67
728	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-26,68	-13,77	87,54	-52,5	3,81	3,28
728	0,64	C_SLV_SY-q=1.5	-21,76	-1,84	87,54	-52,5	28,55	4,02
728	1,14	C_SLV_SY-q=1.5	-16,83	6,34	87,54	52,5	8,28	5,20
728	1,63	C_SLV_SY-q=1.5	-11,91	8,02	87,54	52,5	6,55	7,35
728	2,13	C_SLV_SY-q=1.5	-6,98	7,19	87,54	52,5	7,30	12,54
728	2,62	C_SLV_SY-q=1.5	-2,06	3,92	87,54	52,5	13,38	42,54
728	3,11	C_SLV_SY-q=1.5	2,87	-1,78	87,54	-52,5	29,53	30,54
728	3,61	C_SLV_SY-q=1.5	7,79	-9,91	87,54	-52,5	5,30	11,24
728	4,10	C_SLV_SY-q=1.5	12,72	-20,48	87,54	-52,5	2,56	6,88

12.4.6 Trave 31-35

Esito verifica a taglio
Esito verifica a flessione

1,77
1,46

verifica soddisfatta
 verifica soddisfatta

Frame	Station	OutputCase	V _{sd}	M _{sd}	V _{Rd}	M _{Rd}	FS	FS
Text	m	Text	KN	KN-m	KN	KN-m	Flessione	Taglio
762	0,15	C_SLU_STATICA	-31,90	-7,30	87,54	-52,5	7,20	2,74
762	0,64	C_SLU_STATICA	-22,80	6,21	87,54	52,5	8,46	3,84
762	1,14	C_SLU_STATICA	-13,70	15,22	87,54	52,5	3,45	6,39
762	1,63	C_SLU_STATICA	-4,60	19,74	87,54	52,5	2,66	19,03
762	2,13	C_SLU_STATICA	4,50	19,76	87,54	52,5	2,66	19,46
762	2,62	C_SLU_STATICA	13,60	15,29	87,54	52,5	3,43	6,44

762	3,11	C_SLU_STATICA	22,70	6,33	87,54	52,5	8,29	3,86
762	3,61	C_SLU_STATICA	31,80	-7,12	87,54	-52,5	7,37	2,75
762	4,10	C_SLU_STATICA	40,90	-25,07	87,54	-52,5	2,09	2,14
762	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-12,84	10,09	87,54	52,5	5,20	6,82
762	0,64	C_SLV_SX-q=1.5	-7,92	15,21	87,54	52,5	3,45	11,06
762	1,14	C_SLV_SX-q=1.5	-2,99	17,91	87,54	52,5	2,93	29,26
762	1,63	C_SLV_SX-q=1.5	1,93	18,17	87,54	52,5	2,89	45,31
762	2,13	C_SLV_SX-q=1.5	6,86	16,00	87,54	52,5	3,28	12,77
762	2,62	C_SLV_SX-q=1.5	11,78	11,40	87,54	52,5	4,61	7,43
762	3,11	C_SLV_SX-q=1.5	16,71	4,37	87,54	52,5	12,01	5,24
762	3,61	C_SLV_SX-q=1.5	21,63	-2,60	87,54	-52,5	20,20	4,05
762	4,10	C_SLV_SX-q=1.5	26,55	-10,10	87,54	-52,5	5,20	3,30
762	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-21,75	-18,22	87,54	-52,5	2,88	4,02
762	0,64	C_SLV_SX-q=1.5	-16,83	-8,69	87,54	-52,5	6,04	5,20
762	1,14	C_SLV_SX-q=1.5	-11,90	-1,60	87,54	-52,5	32,83	7,36
762	1,63	C_SLV_SX-q=1.5	-6,98	3,06	87,54	52,5	17,15	12,55
762	2,13	C_SLV_SX-q=1.5	-2,05	5,29	87,54	52,5	9,92	42,64
762	2,62	C_SLV_SX-q=1.5	2,87	5,09	87,54	52,5	10,32	30,49
762	3,11	C_SLV_SX-q=1.5	7,80	2,45	87,54	52,5	21,45	11,23
762	3,61	C_SLV_SX-q=1.5	12,72	-5,11	87,54	-52,5	10,28	6,88
762	4,10	C_SLV_SX-q=1.5	17,64	-17,00	87,54	-52,5	3,09	4,96
762	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-11,51	14,17	87,54	52,5	3,70	7,60
762	0,64	C_SLV_SY-q=1.5	-6,59	18,64	87,54	52,5	2,82	13,29
762	1,14	C_SLV_SY-q=1.5	-1,66	20,68	87,54	52,5	2,54	52,64
762	1,63	C_SLV_SY-q=1.5	3,26	20,28	87,54	52,5	2,59	26,84
762	2,13	C_SLV_SY-q=1.5	8,19	17,46	87,54	52,5	3,01	10,70
762	2,62	C_SLV_SY-q=1.5	13,11	12,20	87,54	52,5	4,30	6,68
762	3,11	C_SLV_SY-q=1.5	18,03	4,52	87,54	52,5	11,61	4,85
762	3,61	C_SLV_SY-q=1.5	22,96	-2,09	87,54	-52,5	25,08	3,81
762	4,10	C_SLV_SY-q=1.5	27,88	-8,94	87,54	-52,5	5,87	3,14
762	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-23,08	-22,30	87,54	-52,5	2,35	3,79
762	0,64	C_SLV_SY-q=1.5	-18,16	-12,12	87,54	-52,5	4,33	4,82
762	1,14	C_SLV_SY-q=1.5	-13,23	-4,37	87,54	-52,5	12,01	6,62
762	1,63	C_SLV_SY-q=1.5	-8,31	0,94	87,54	52,5	55,60	10,54
762	2,13	C_SLV_SY-q=1.5	-3,38	3,83	87,54	52,5	13,71	25,88
762	2,62	C_SLV_SY-q=1.5	1,54	4,28	87,54	52,5	12,26	56,77
762	3,11	C_SLV_SY-q=1.5	6,47	2,30	87,54	52,5	22,86	13,54
762	3,61	C_SLV_SY-q=1.5	11,39	-5,62	87,54	-52,5	9,35	7,69
762	4,10	C_SLV_SY-q=1.5	16,32	-18,16	87,54	-52,5	2,89	5,37
763	0,15	C_SLU_STATICA	-36,82	-25,21	87,54	-52,5	2,08	2,38
763	0,62	C_SLU_STATICA	-28,12	-9,88	87,54	-52,5	5,32	3,11
763	1,09	C_SLU_STATICA	-19,42	1,35	87,54	52,5	38,96	4,51
763	1,57	C_SLU_STATICA	-10,72	8,46	87,54	52,5	6,20	8,17
763	2,04	C_SLU_STATICA	-2,01	11,47	87,54	52,5	4,58	43,47
763	2,51	C_SLU_STATICA	6,69	10,36	87,54	52,5	5,07	13,09

763	2,98	C_SLU_STATICA	15,39	5,15	87,54	52,5	10,19	5,69
763	3,46	C_SLU_STATICA	24,09	-4,17	87,54	-52,5	12,59	3,63
763	3,93	C_SLU_STATICA	32,80	-17,60	87,54	-52,5	2,98	2,67
763	4,40	C_SLU_STATICA	41,50	-35,15	87,54	-52,5	1,49	2,11
763	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-19,10	-10,54	87,54	-52,5	4,98	4,58
763	0,62	C_SLV_SX-q=1.5	-14,39	-2,63	87,54	-52,5	19,94	6,08
763	1,09	C_SLV_SX-q=1.5	-9,68	3,06	87,54	52,5	17,18	9,05
763	1,57	C_SLV_SX-q=1.5	-4,97	6,52	87,54	52,5	8,05	17,62
763	2,04	C_SLV_SX-q=1.5	-0,26	7,77	87,54	52,5	6,76	337,99
763	2,51	C_SLV_SX-q=1.5	4,45	6,81	87,54	52,5	7,71	19,67
763	2,98	C_SLV_SX-q=1.5	9,16	3,64	87,54	52,5	14,42	9,56
763	3,46	C_SLV_SX-q=1.5	13,87	-1,67	87,54	-52,5	31,42	6,31
763	3,93	C_SLV_SX-q=1.5	18,58	-8,98	87,54	-52,5	5,85	4,71
763	4,40	C_SLV_SX-q=1.5	23,29	-18,28	87,54	-52,5	2,87	3,76
763	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-20,76	-16,73	87,54	-52,5	3,14	4,22
763	0,62	C_SLV_SX-q=1.5	-16,05	-8,04	87,54	-52,5	6,53	5,45
763	1,09	C_SLV_SX-q=1.5	-11,34	-1,58	87,54	-52,5	33,23	7,72
763	1,57	C_SLV_SX-q=1.5	-6,63	2,66	87,54	52,5	19,77	13,20
763	2,04	C_SLV_SX-q=1.5	-1,92	4,66	87,54	52,5	11,26	45,50
763	2,51	C_SLV_SX-q=1.5	2,79	4,43	87,54	52,5	11,84	31,42
763	2,98	C_SLV_SX-q=1.5	7,50	1,96	87,54	52,5	26,80	11,68
763	3,46	C_SLV_SX-q=1.5	12,21	-2,82	87,54	-52,5	18,62	7,17
763	3,93	C_SLV_SX-q=1.5	16,91	-10,05	87,54	-52,5	5,22	5,18
763	4,40	C_SLV_SX-q=1.5	21,62	-19,73	87,54	-52,5	2,66	4,05
763	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-19,06	-10,05	87,54	-52,5	5,23	4,59
763	0,62	C_SLV_SY-q=1.5	-14,35	-2,15	87,54	-52,5	24,41	6,10
763	1,09	C_SLV_SY-q=1.5	-9,64	3,52	87,54	52,5	14,91	9,08
763	1,57	C_SLV_SY-q=1.5	-4,93	6,97	87,54	52,5	7,53	17,75
763	2,04	C_SLV_SY-q=1.5	-0,22	8,21	87,54	52,5	6,40	396,11
763	2,51	C_SLV_SY-q=1.5	4,49	7,22	87,54	52,5	7,27	19,50
763	2,98	C_SLV_SY-q=1.5	9,20	4,04	87,54	52,5	13,01	9,52
763	3,46	C_SLV_SY-q=1.5	13,91	-1,33	87,54	-52,5	39,42	6,29
763	3,93	C_SLV_SY-q=1.5	18,62	-8,80	87,54	-52,5	5,96	4,70
763	4,40	C_SLV_SY-q=1.5	23,33	-18,31	87,54	-52,5	2,87	3,75
763	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-20,80	-17,23	87,54	-52,5	3,05	4,21
763	0,62	C_SLV_SY-q=1.5	-16,09	-8,52	87,54	-52,5	6,16	5,44
763	1,09	C_SLV_SY-q=1.5	-11,38	-2,05	87,54	-52,5	25,65	7,69
763	1,57	C_SLV_SY-q=1.5	-6,67	2,20	87,54	52,5	23,82	13,12
763	2,04	C_SLV_SY-q=1.5	-1,96	4,23	87,54	52,5	12,42	44,62
763	2,51	C_SLV_SY-q=1.5	2,75	4,02	87,54	52,5	13,08	31,86
763	2,98	C_SLV_SY-q=1.5	7,46	1,56	87,54	52,5	33,59	11,74
763	3,46	C_SLV_SY-q=1.5	12,17	-3,16	87,54	-52,5	16,62	7,19
763	3,93	C_SLV_SY-q=1.5	16,88	-10,22	87,54	-52,5	5,13	5,19
763	4,40	C_SLV_SY-q=1.5	21,59	-19,70	87,54	-52,5	2,67	4,06
764	0,15	C_SLU_STATICA	-49,46	-35,96	87,54	-52,5	1,46	1,77

764	0,61	C_SLU_STATICA	-41,00	-15,20	87,54	-52,5	3,45	2,14
764	1,07	C_SLU_STATICA	-32,54	1,68	87,54	52,5	31,22	2,69
764	1,53	C_SLU_STATICA	-24,08	14,68	87,54	52,5	3,58	3,64
764	1,99	C_SLU_STATICA	-15,62	23,79	87,54	52,5	2,21	5,61
764	2,45	C_SLU_STATICA	-7,15	29,01	87,54	52,5	1,81	12,24
764	2,90	C_SLU_STATICA	1,31	30,36	87,54	52,5	1,73	67,03
764	3,36	C_SLU_STATICA	9,77	27,81	87,54	52,5	1,89	8,96
764	3,82	C_SLU_STATICA	18,23	21,39	87,54	52,5	2,45	4,80
764	4,28	C_SLU_STATICA	26,69	11,08	87,54	52,5	4,74	3,28
764	4,74	C_SLU_STATICA	35,15	-3,12	87,54	-52,5	16,85	2,49
764	5,20	C_SLU_STATICA	43,61	-21,19	87,54	-52,5	2,48	2,01
764	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-26,52	-18,40	87,54	-52,5	2,85	3,30
764	0,61	C_SLV_SX-q=1.5	-21,95	-7,27	87,54	-52,5	7,22	3,99
764	1,07	C_SLV_SX-q=1.5	-17,37	1,76	87,54	52,5	29,83	5,04
764	1,53	C_SLV_SX-q=1.5	-12,79	8,69	87,54	52,5	6,04	6,85
764	1,99	C_SLV_SX-q=1.5	-8,21	13,52	87,54	52,5	3,88	10,66
764	2,45	C_SLV_SX-q=1.5	-3,63	16,26	87,54	52,5	3,23	24,12
764	2,90	C_SLV_SX-q=1.5	0,95	16,90	87,54	52,5	3,11	92,34
764	3,36	C_SLV_SX-q=1.5	5,53	15,44	87,54	52,5	3,40	15,84
764	3,82	C_SLV_SX-q=1.5	10,11	11,91	87,54	52,5	4,41	8,66
764	4,28	C_SLV_SX-q=1.5	14,68	6,31	87,54	52,5	8,32	5,96
764	4,74	C_SLV_SX-q=1.5	19,26	-1,35	87,54	-52,5	38,92	4,54
764	5,20	C_SLV_SX-q=1.5	23,84	-11,08	87,54	-52,5	4,74	3,67
764	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-27,01	-20,52	87,54	-52,5	2,56	3,24
764	0,61	C_SLV_SX-q=1.5	-22,43	-9,18	87,54	-52,5	5,72	3,90
764	1,07	C_SLV_SX-q=1.5	-17,85	0,06	87,54	52,5	951,09	4,90
764	1,53	C_SLV_SX-q=1.5	-13,27	7,19	87,54	52,5	7,30	6,60
764	1,99	C_SLV_SX-q=1.5	-8,69	12,22	87,54	52,5	4,30	10,07
764	2,45	C_SLV_SX-q=1.5	-4,11	15,14	87,54	52,5	3,47	21,28
764	2,90	C_SLV_SX-q=1.5	0,47	15,95	87,54	52,5	3,29	187,85
764	3,36	C_SLV_SX-q=1.5	5,05	14,66	87,54	52,5	3,58	17,35
764	3,82	C_SLV_SX-q=1.5	9,62	11,24	87,54	52,5	4,67	9,10
764	4,28	C_SLV_SX-q=1.5	14,20	5,68	87,54	52,5	9,25	6,16
764	4,74	C_SLV_SX-q=1.5	18,78	-2,03	87,54	-52,5	25,85	4,66
764	5,20	C_SLV_SX-q=1.5	23,36	-11,87	87,54	-52,5	4,42	3,75
764	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-26,35	-17,75	87,54	-52,5	2,96	3,32
764	0,61	C_SLV_SY-q=1.5	-21,77	-6,70	87,54	-52,5	7,84	4,02
764	1,07	C_SLV_SY-q=1.5	-17,19	2,25	87,54	52,5	23,32	5,09
764	1,53	C_SLV_SY-q=1.5	-12,61	9,10	87,54	52,5	5,77	6,94
764	1,99	C_SLV_SY-q=1.5	-8,03	13,85	87,54	52,5	3,79	10,90
764	2,45	C_SLV_SY-q=1.5	-3,46	16,50	87,54	52,5	3,18	25,34
764	2,90	C_SLV_SY-q=1.5	1,12	17,05	87,54	52,5	3,08	77,88
764	3,36	C_SLV_SY-q=1.5	5,70	15,52	87,54	52,5	3,38	15,35
764	3,82	C_SLV_SY-q=1.5	10,28	11,92	87,54	52,5	4,40	8,51
764	4,28	C_SLV_SY-q=1.5	14,86	6,31	87,54	52,5	8,32	5,89

764	4,74	C_SLV_SY-q=1.5	19,44	-1,29	87,54	-52,5	40,61	4,50
764	5,20	C_SLV_SY-q=1.5	24,02	-10,94	87,54	-52,5	4,80	3,64
764	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-27,18	-21,18	87,54	-52,5	2,48	3,22
764	0,61	C_SLV_SY-q=1.5	-22,60	-9,76	87,54	-52,5	5,38	3,87
764	1,07	C_SLV_SY-q=1.5	-18,02	-0,44	87,54	-52,5	120,47	4,86
764	1,53	C_SLV_SY-q=1.5	-13,45	6,78	87,54	52,5	7,74	6,51
764	1,99	C_SLV_SY-q=1.5	-8,87	11,89	87,54	52,5	4,41	9,87
764	2,45	C_SLV_SY-q=1.5	-4,29	14,90	87,54	52,5	3,52	20,42
764	2,90	C_SLV_SY-q=1.5	0,29	15,80	87,54	52,5	3,32	300,83
764	3,36	C_SLV_SY-q=1.5	4,87	14,58	87,54	52,5	3,60	17,98
764	3,82	C_SLV_SY-q=1.5	9,45	11,22	87,54	52,5	4,68	9,27
764	4,28	C_SLV_SY-q=1.5	14,03	5,68	87,54	52,5	9,25	6,24
764	4,74	C_SLV_SY-q=1.5	18,61	-2,09	87,54	-52,5	25,16	4,71
764	5,20	C_SLV_SY-q=1.5	23,18	-12,01	87,54	-52,5	4,37	3,78

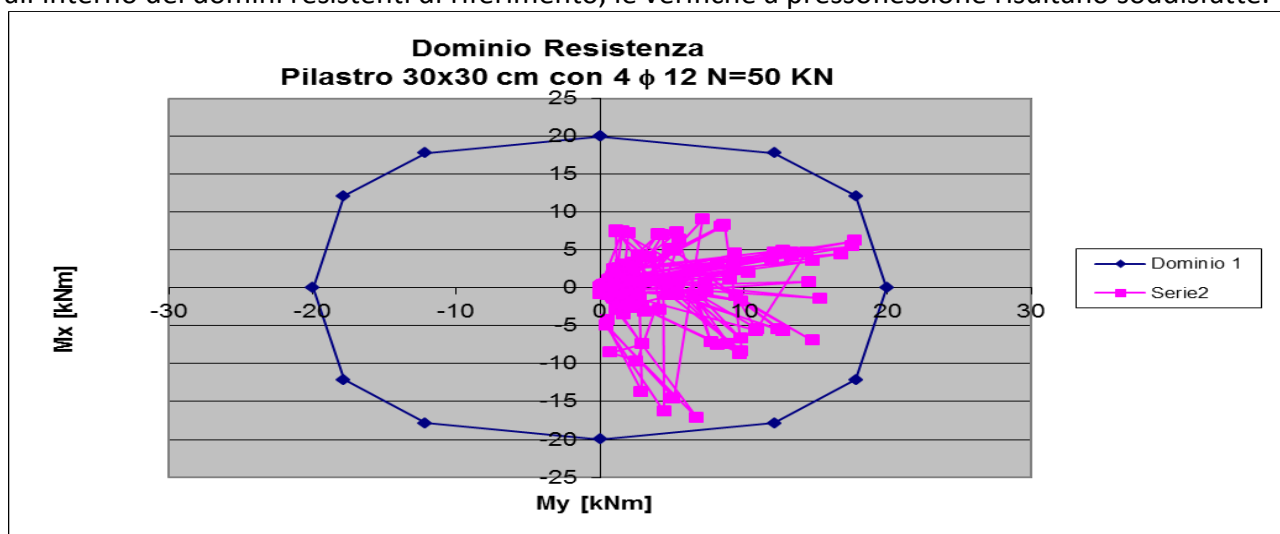
12.5 Verifica dei pilastri in c.a. esistenti

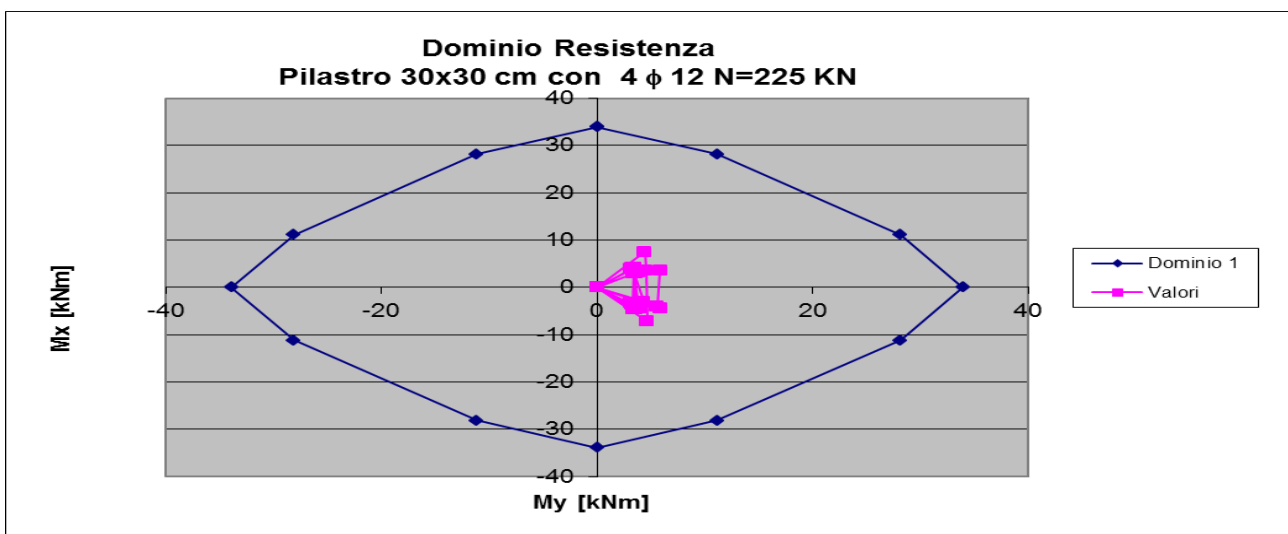
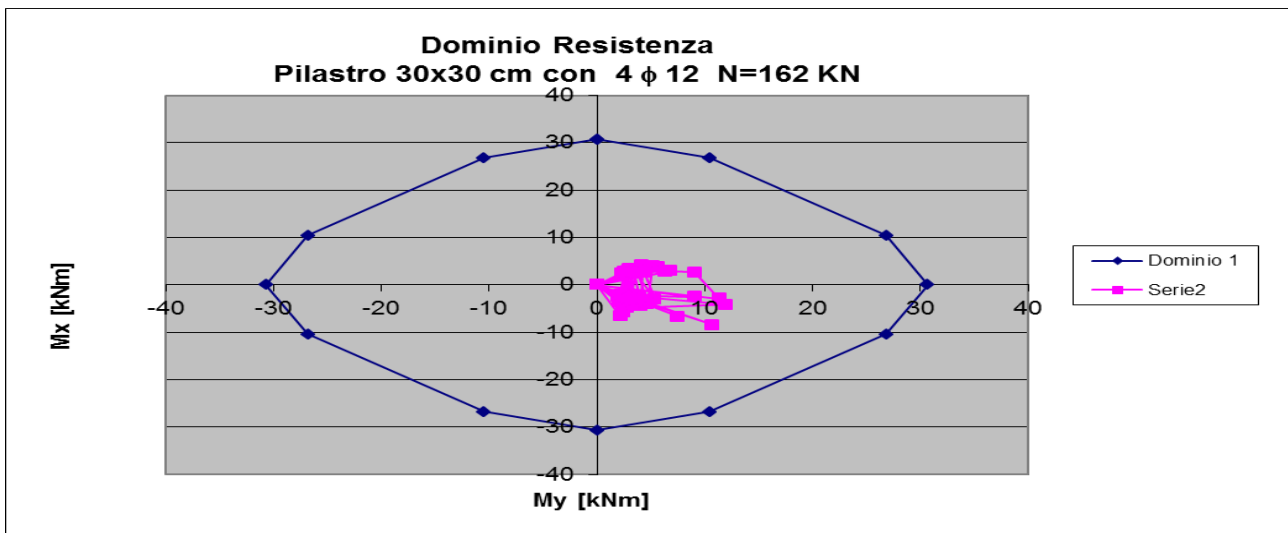
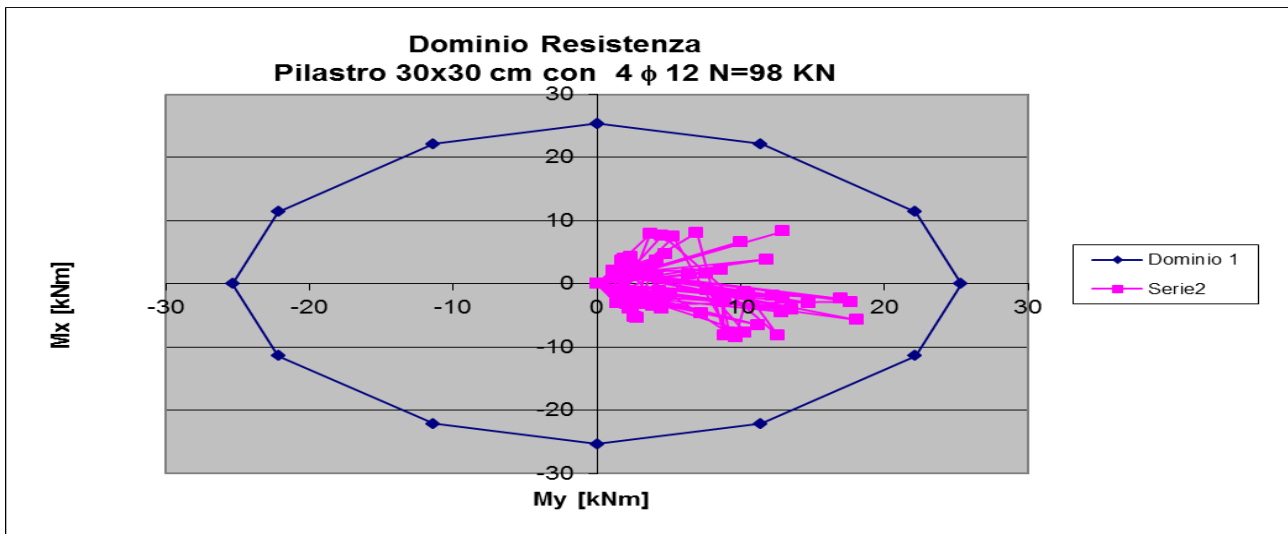
12.5.1 Pressoflessione

Di seguito si riporta la verifica a pressoflessione dei pilastri 30x30 esistenti degli spogliatoi, non oggetto di alcun intervento di rinforzo.

Per i diversi intervalli di sforzo normale cui sono sottoposti i singoli elementi è stato calcolato il dominio resistente ed è stato verificato che lo stato sollecitante (momenti flettenti nelle due direzioni) fosse contenuto all'interno del perimetro del dominio resistente relativo allo sforzo normale di riferimento.

Di seguito si riportano le immagini dei domini resistenti per i diversi intervalli di sforzo normale e l'indicazione dello stato sollecitante dei diversi pilastri, da cui si evince che, ricadendo sempre all'interno dei domini resistenti di riferimento, le verifiche a pressoflessione risultano soddisfatte.





12.5.2 Taglio

Caratteristiche sezione e armatura

h	300 mm
b_w	300 mm
d	250 mm
ΦA_{sw}	8 mm
passo	
s	25 cm
bracci	2
α_{Asw}	90 °
ctg(θ)	2,5

Caratteristiche materiali e coefficienti

f_{yk}	375 N/mm ²
f_{ck}	16 N/mm ²
R_{ck}	20 N/mm ²
γ_c	2,025
γ_s	1,5525
α_{cc}	0,85
A_{sw}	100,53 mm ²
$\sin^2(\theta)$	0,0964172
θ	0,3157307 rad
θ	18,09 °
	ctg(θ)

MIN FS

Esito verifica a taglio

1,98

verifica
soddisfatta

Frame	Station	OutputCase	V2 _{sd}	N _{sd}	V2 _{Rd}	FS
Text	m	Text	KN	KN	KN	
23	0,53	C_SLU_STATICA	0,97	-159,58	54,64	56,50
23	1,79	C_SLU_STATICA	0,97	-155,96	54,64	56,50
23	3,05	C_SLU_STATICA	0,97	-152,34	54,64	56,50
23	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	1,16	-84,75	54,64	47,14
23	1,79	C_SLV_SX-q=1.5	1,16	-81,96	54,64	47,14
23	3,05	C_SLV_SX-q=1.5	1,16	-79,17	54,64	47,14
23	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	-0,12	-95,80	54,64	451,54
23	1,79	C_SLV_SX-q=1.5	-0,12	-93,01	54,64	451,54
23	3,05	C_SLV_SX-q=1.5	-0,12	-90,23	54,64	451,54
23	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	1,39	-84,09	54,64	39,34
23	1,79	C_SLV_SY-q=1.5	1,39	-81,31	54,64	39,34
23	3,05	C_SLV_SY-q=1.5	1,39	-78,52	54,64	39,34
23	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	-0,35	-96,45	54,64	156,10

23	1,79	C_SLV_SY-q=1.5	-0,35	-93,67	54,64	156,10
23	3,05	C_SLV_SY-q=1.5	-0,35	-90,88	54,64	156,10
25	0,01	C_SLU_STATICA	0,01	-210,16	54,64	4966,94
25	2,01	C_SLU_STATICA	0,01	-204,41	54,64	4966,94
25	4,01	C_SLU_STATICA	0,01	-198,67	54,64	4966,94
25	0,01	C_SLV_SX-q=1.5	0,23	-117,85	54,64	233,49
25	2,01	C_SLV_SX-q=1.5	0,23	-113,43	54,64	233,49
25	4,01	C_SLV_SX-q=1.5	0,23	-109,01	54,64	233,49
25	0,01	C_SLV_SX-q=1.5	-0,22	-134,29	54,64	254,12
25	2,01	C_SLV_SX-q=1.5	-0,22	-129,87	54,64	254,12
25	4,01	C_SLV_SX-q=1.5	-0,22	-125,45	54,64	254,12
25	0,01	C_SLV_SY-q=1.5	0,33	-116,40	54,64	164,57
25	2,01	C_SLV_SY-q=1.5	0,33	-111,98	54,64	164,57
25	4,01	C_SLV_SY-q=1.5	0,33	-107,57	54,64	164,57
25	0,01	C_SLV_SY-q=1.5	-0,31	-135,74	54,64	175,12
25	2,01	C_SLV_SY-q=1.5	-0,31	-131,32	54,64	175,12
25	4,01	C_SLV_SY-q=1.5	-0,31	-126,90	54,64	175,12
26	0,19	C_SLU_STATICA	-0,52	-102,28	54,64	105,68
26	0,60	C_SLU_STATICA	-0,52	-101,10	54,64	105,68
26	1,01	C_SLU_STATICA	-0,52	-99,93	54,64	105,68
26	0,19	C_SLV_SX-q=1.5	16,92	-55,12	54,64	3,23
26	0,60	C_SLV_SX-q=1.5	16,92	-54,22	54,64	3,23
26	1,01	C_SLV_SX-q=1.5	16,92	-53,32	54,64	3,23
26	0,19	C_SLV_SX-q=1.5	-	-65,32	54,64	3,16
26	0,60	C_SLV_SX-q=1.5	-	-64,41	54,64	3,16
26	1,01	C_SLV_SX-q=1.5	-	-63,51	54,64	3,16
26	0,19	C_SLV_SY-q=1.5	17,63	-53,24	54,64	3,10
26	0,60	C_SLV_SY-q=1.5	17,63	-52,34	54,64	3,10
26	1,01	C_SLV_SY-q=1.5	17,63	-51,43	54,64	3,10
26	0,19	C_SLV_SY-q=1.5	-	-67,20	54,64	3,04
26	0,60	C_SLV_SY-q=1.5	-	-66,29	54,64	3,04
26	1,01	C_SLV_SY-q=1.5	-	-65,39	54,64	3,04
27	0,53	C_SLU_STATICA	-0,17	-92,64	54,64	329,13
27	2,11	C_SLU_STATICA	-0,17	-88,09	54,64	329,13
27	3,70	C_SLU_STATICA	-0,17	-83,53	54,64	329,13
27	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	0,51	-46,29	54,64	107,13
27	2,11	C_SLV_SX-q=1.5	0,51	-42,79	54,64	107,13
27	3,70	C_SLV_SX-q=1.5	0,51	-39,28	54,64	107,13
27	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	-0,68	-58,21	54,64	80,58
27	2,11	C_SLV_SX-q=1.5	-0,68	-54,70	54,64	80,58
27	3,70	C_SLV_SX-q=1.5	-0,68	-51,20	54,64	80,58
27	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	0,89	-44,90	54,64	61,18

27	2,11	C_SLV_SY-q=1.5	0,89	-41,39	54,64	61,18
27	3,70	C_SLV_SY-q=1.5	0,89	-37,89	54,64	61,18
27	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	-1,06	-59,60	54,64	51,54
27	2,11	C_SLV_SY-q=1.5	-1,06	-56,10	54,64	51,54
27	3,70	C_SLV_SY-q=1.5	-1,06	-52,59	54,64	51,54
31	0,01	C_SLU_STATICA	-0,25	-196,23	54,64	217,67
31	1,98	C_SLU_STATICA	-0,25	-190,57	54,64	217,67
31	3,95	C_SLU_STATICA	-0,25	-184,92	54,64	217,67
31	0,01	C_SLV_SX-q=1.5	0,12	-110,34	54,64	475,10
31	1,98	C_SLV_SX-q=1.5	0,12	-105,99	54,64	475,10
31	3,95	C_SLV_SX-q=1.5	0,12	-101,63	54,64	475,10
31	0,01	C_SLV_SX-q=1.5	-0,40	-124,36	54,64	137,62
31	1,98	C_SLV_SX-q=1.5	-0,40	-120,01	54,64	137,62
31	3,95	C_SLV_SX-q=1.5	-0,40	-115,66	54,64	137,62
31	0,01	C_SLV_SY-q=1.5	0,22	-108,00	54,64	246,11
31	1,98	C_SLV_SY-q=1.5	0,22	-103,65	54,64	246,11
31	3,95	C_SLV_SY-q=1.5	0,22	-99,29	54,64	246,11
31	0,01	C_SLV_SY-q=1.5	-0,50	-126,71	54,64	108,41
31	1,98	C_SLV_SY-q=1.5	-0,50	-122,35	54,64	108,41
31	3,95	C_SLV_SY-q=1.5	-0,50	-118,00	54,64	108,41
35	0,53	C_SLU_STATICA	-1,12	-90,20	54,64	48,70
35	2,04	C_SLU_STATICA	-1,12	-85,86	54,64	48,70
35	3,55	C_SLU_STATICA	-1,12	-81,52	54,64	48,70
35	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	-0,09	-48,63	54,64	607,07
35	2,04	C_SLV_SX-q=1.5	-0,09	-45,30	54,64	607,07
35	3,55	C_SLV_SX-q=1.5	-0,09	-41,96	54,64	607,07
35	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	-1,12	-54,90	54,64	49,00
35	2,04	C_SLV_SX-q=1.5	-1,12	-51,56	54,64	49,00
35	3,55	C_SLV_SX-q=1.5	-1,12	-48,23	54,64	49,00
35	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	0,22	-47,11	54,64	248,35
35	2,04	C_SLV_SY-q=1.5	0,22	-43,77	54,64	248,35
35	3,55	C_SLV_SY-q=1.5	0,22	-40,43	54,64	248,35
35	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	-1,43	-56,43	54,64	38,34
35	2,04	C_SLV_SY-q=1.5	-1,43	-53,09	54,64	38,34
35	3,55	C_SLV_SY-q=1.5	-1,43	-49,75	54,64	38,34
40	0,53	C_SLU_STATICA	0,54	-42,37	54,64	100,43
40	1,79	C_SLU_STATICA	0,54	-38,75	54,64	100,43
40	3,05	C_SLU_STATICA	0,54	-35,13	54,64	100,43
40	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	1,18	-24,32	54,64	46,34
40	1,79	C_SLV_SX-q=1.5	1,18	-21,54	54,64	46,34
40	3,05	C_SLV_SX-q=1.5	1,18	-18,75	54,64	46,34
40	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	-0,66	-28,31	54,64	83,41
40	1,79	C_SLV_SX-q=1.5	-0,66	-25,52	54,64	83,41
40	3,05	C_SLV_SX-q=1.5	-0,66	-22,74	54,64	83,41
40	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	1,28	-24,46	54,64	42,58

40	1,79	C_SLV_SY-q=1.5	1,28	-21,67	54,64	42,58
40	3,05	C_SLV_SY-q=1.5	1,28	-18,89	54,64	42,58
40	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	-0,76	-28,17	54,64	71,98
40	1,79	C_SLV_SY-q=1.5	-0,76	-25,39	54,64	71,98
40	3,05	C_SLV_SY-q=1.5	-0,76	-22,60	54,64	71,98
166	0,30	C_SLU_STATICA	-0,08	22,97	54,64	650,43
166	0,59	C_SLU_STATICA	-0,08	23,80	54,64	650,43
166	0,88	C_SLU_STATICA	-0,08	24,62	54,64	650,43
166	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	-0,02	16,61	54,64	2276,52
166	0,59	C_SLV_SX-q=1.5	-0,02	17,25	54,64	2276,52
166	0,88	C_SLV_SX-q=1.5	-0,02	17,88	54,64	2276,52
166	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	-0,07	12,43	54,64	748,44
166	0,59	C_SLV_SX-q=1.5	-0,07	13,06	54,64	748,44
166	0,88	C_SLV_SX-q=1.5	-0,07	13,70	54,64	748,44
166	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	-0,03	16,53	54,64	1821,21
166	0,59	C_SLV_SY-q=1.5	-0,03	17,16	54,64	1821,21
166	0,88	C_SLV_SY-q=1.5	-0,03	17,79	54,64	1821,21
166	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	-0,07	12,51	54,64	815,47
166	0,59	C_SLV_SY-q=1.5	-0,07	13,15	54,64	815,47
166	0,88	C_SLV_SY-q=1.5	-0,07	13,78	54,64	815,47
167	0,15	C_SLU_STATICA	-0,21	-77,48	54,64	257,72
167	0,15	C_SLU_STATICA	-0,21	-77,47	54,64	257,72
167	0,15	C_SLU_STATICA	-0,21	-77,47	54,64	257,72
167	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	0,03	-32,38	54,64	1821,21
167	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	0,03	-32,38	54,64	1821,21
167	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	0,03	-32,38	54,64	1821,21
167	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-0,25	-56,95	54,64	215,10
167	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-0,25	-56,94	54,64	215,10
167	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-0,25	-56,94	54,64	215,10
167	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	0,02	-23,46	54,64	2483,47
167	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	0,02	-23,46	54,64	2483,47
167	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	0,02	-23,46	54,64	2483,47
167	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-0,25	-65,86	54,64	222,10
167	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-0,25	-65,86	54,64	222,10
167	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-0,25	-65,86	54,64	222,10
169	0,30	C_SLU_STATICA	-0,19	-30,28	54,64	292,17
169	0,55	C_SLU_STATICA	-0,19	-29,56	54,64	292,17
169	0,80	C_SLU_STATICA	-0,19	-28,84	54,64	292,17
169	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	0,01	-17,22	54,64	3902,60
169	0,55	C_SLV_SX-q=1.5	0,01	-16,67	54,64	3902,60
169	0,80	C_SLV_SX-q=1.5	0,01	-16,12	54,64	3902,60
169	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	-0,20	-19,40	54,64	275,94
169	0,55	C_SLV_SX-q=1.5	-0,20	-18,85	54,64	275,94
169	0,80	C_SLV_SX-q=1.5	-0,20	-18,30	54,64	275,94
169	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	0,07	-17,18	54,64	748,44

169	0,55	C_SLV_SY-q=1.5	0,07	-16,63	54,64	748,44
169	0,80	C_SLV_SY-q=1.5	0,07	-16,08	54,64	748,44
169	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	-0,26	-19,44	54,64	212,59
169	0,55	C_SLV_SY-q=1.5	-0,26	-18,89	54,64	212,59
169	0,80	C_SLV_SY-q=1.5	-0,26	-18,34	54,64	212,59
170	0,20	C_SLU_STATICA	-0,15	-86,50	54,64	371,68
170	0,38	C_SLU_STATICA	-0,15	-86,00	54,64	371,68
170	0,55	C_SLU_STATICA	-0,15	-85,49	54,64	371,68
170	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	-0,05	-48,22	54,64	1162,48
170	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	-0,05	-47,83	54,64	1162,48
170	0,55	C_SLV_SX-q=1.5	-0,05	-47,44	54,64	1162,48
170	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	-0,30	-55,08	54,64	180,92
170	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	-0,30	-54,69	54,64	180,92
170	0,55	C_SLV_SX-q=1.5	-0,30	-54,31	54,64	180,92
170	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	0,03	-48,11	54,64	1655,65
170	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	0,03	-47,73	54,64	1655,65
170	0,55	C_SLV_SY-q=1.5	0,03	-47,34	54,64	1655,65
170	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	-0,38	-55,18	54,64	143,03
170	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	-0,38	-54,79	54,64	143,03
170	0,55	C_SLV_SY-q=1.5	-0,38	-54,41	54,64	143,03
171	0,25	C_SLU_STATICA	-5,36	-59,46	54,64	10,19
171	0,63	C_SLU_STATICA	-5,36	-58,37	54,64	10,19
171	1,01	C_SLU_STATICA	-5,36	-57,28	54,64	10,19
171	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	13,01	-31,02	54,64	4,20
171	0,63	C_SLV_SX-q=1.5	13,01	-30,18	54,64	4,20
171	1,01	C_SLV_SX-q=1.5	13,01	-29,34	54,64	4,20
171	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	-	-38,97	54,64	2,85
171	0,63	C_SLV_SX-q=1.5	-	-38,13	54,64	2,85
171	1,01	C_SLV_SX-q=1.5	-	-37,29	54,64	2,85
171	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	13,64	-29,64	54,64	4,01
171	0,63	C_SLV_SY-q=1.5	13,64	-28,81	54,64	4,01
171	1,01	C_SLV_SY-q=1.5	13,64	-27,97	54,64	4,01
171	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	-	-40,34	54,64	2,76
171	0,63	C_SLV_SY-q=1.5	-	-39,50	54,64	2,76
171	1,01	C_SLV_SY-q=1.5	-	-38,66	54,64	2,76
173	0,20	C_SLU_STATICA	-0,05	-87,38	54,64	1071,30
173	0,70	C_SLU_STATICA	-0,05	-85,94	54,64	1071,30
173	1,20	C_SLU_STATICA	-0,05	-84,51	54,64	1071,30
173	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	0,03	-49,87	54,64	1762,46
173	0,70	C_SLV_SX-q=1.5	0,03	-48,77	54,64	1762,46
173	1,20	C_SLV_SX-q=1.5	0,03	-47,66	54,64	1762,46
173	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	-0,09	-54,32	54,64	600,40

173	0,70	C_SLV_SX-q=1.5	-0,09	-53,22	54,64	600,40
173	1,20	C_SLV_SX-q=1.5	-0,09	-52,11	54,64	600,40
173	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	0,01	-48,67	54,64	10742,51
173	0,70	C_SLV_SY-q=1.5	0,01	-47,56	54,64	10742,51
173	1,20	C_SLV_SY-q=1.5	0,01	-46,46	54,64	10742,51
173	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	-0,07	-55,52	54,64	827,82
173	0,70	C_SLV_SY-q=1.5	-0,07	-54,42	54,64	827,82
173	1,20	C_SLV_SY-q=1.5	-0,07	-53,31	54,64	827,82
175	0,00	C_SLU_STATICA	-0,16	32,98	54,64	343,63
175	0,38	C_SLU_STATICA	-0,16	34,05	54,64	343,63
175	0,75	C_SLU_STATICA	-0,16	35,13	54,64	343,63
175	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	0,11	22,76	54,64	501,25
175	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	0,11	23,59	54,64	501,25
175	0,75	C_SLV_SX-q=1.5	0,11	24,42	54,64	501,25
175	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,30	18,13	54,64	180,32
175	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	-0,30	18,96	54,64	180,32
175	0,75	C_SLV_SX-q=1.5	-0,30	19,79	54,64	180,32
175	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	0,21	25,42	54,64	256,51
175	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	0,21	26,25	54,64	256,51
175	0,75	C_SLV_SY-q=1.5	0,21	27,08	54,64	256,51
175	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-0,41	15,47	54,64	133,91
175	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	-0,41	16,30	54,64	133,91
175	0,75	C_SLV_SY-q=1.5	-0,41	17,13	54,64	133,91
176	0,53	C_SLU_STATICA	-0,09	-39,01	54,64	628,00
176	0,66	C_SLU_STATICA	-0,09	-38,61	54,64	628,00
176	0,80	C_SLU_STATICA	-0,09	-38,22	54,64	628,00
176	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	0,03	-18,05	54,64	2101,40
176	0,66	C_SLV_SX-q=1.5	0,03	-17,75	54,64	2101,40
176	0,80	C_SLV_SX-q=1.5	0,03	-17,45	54,64	2101,40
176	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	-0,13	-21,40	54,64	426,85
176	0,66	C_SLV_SX-q=1.5	-0,13	-21,10	54,64	426,85
176	0,80	C_SLV_SX-q=1.5	-0,13	-20,79	54,64	426,85
176	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	0,01	-17,69	54,64	4966,94
176	0,66	C_SLV_SY-q=1.5	0,01	-17,39	54,64	4966,94
176	0,80	C_SLV_SY-q=1.5	0,01	-17,09	54,64	4966,94
176	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	-0,11	-21,76	54,64	483,51
176	0,66	C_SLV_SY-q=1.5	-0,11	-21,45	54,64	483,51
176	0,80	C_SLV_SY-q=1.5	-0,11	-21,15	54,64	483,51
177	0,00	C_SLU_STATICA	1,03	-105,09	54,64	53,25
177	1,45	C_SLU_STATICA	1,03	-100,93	54,64	53,25
177	2,90	C_SLU_STATICA	1,03	-96,77	54,64	53,25
177	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	1,47	-56,18	54,64	37,12
177	1,45	C_SLV_SX-q=1.5	1,47	-52,98	54,64	37,12
177	2,90	C_SLV_SX-q=1.5	1,47	-49,78	54,64	37,12
177	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,34	-61,48	54,64	161,17

177	1,45	C_SLV_SX-q=1.5	-0,34	-58,29	54,64	161,17
177	2,90	C_SLV_SX-q=1.5	-0,34	-55,09	54,64	161,17
177	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	1,98	-55,54	54,64	27,54
177	1,45	C_SLV_SY-q=1.5	1,98	-52,35	54,64	27,54
177	2,90	C_SLV_SY-q=1.5	1,98	-49,15	54,64	27,54
177	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-0,85	-62,12	54,64	64,20
177	1,45	C_SLV_SY-q=1.5	-0,85	-58,92	54,64	64,20
177	2,90	C_SLV_SY-q=1.5	-0,85	-55,72	54,64	64,20
263	0,00	C_SLU_STATICA	-1,56	-84,98	54,64	34,93
263	1,53	C_SLU_STATICA	-1,56	-80,60	54,64	34,93
263	3,05	C_SLU_STATICA	-1,56	-76,23	54,64	34,93
263	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	0,44	-43,34	54,64	125,03
263	1,53	C_SLV_SX-q=1.5	0,44	-39,98	54,64	125,03
263	3,05	C_SLV_SX-q=1.5	0,44	-36,61	54,64	125,03
263	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-2,12	-55,98	54,64	25,74
263	1,53	C_SLV_SX-q=1.5	-2,12	-52,62	54,64	25,74
263	3,05	C_SLV_SX-q=1.5	-2,12	-49,25	54,64	25,74
263	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	0,30	-39,95	54,64	182,73
263	1,53	C_SLV_SY-q=1.5	0,30	-36,58	54,64	182,73
263	3,05	C_SLV_SY-q=1.5	0,30	-33,22	54,64	182,73
263	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-1,99	-59,38	54,64	27,52
263	1,53	C_SLV_SY-q=1.5	-1,99	-56,01	54,64	27,52
263	3,05	C_SLV_SY-q=1.5	-1,99	-52,65	54,64	27,52
286	0,30	C_SLU_STATICA	0,18	-14,54	54,64	312,21
286	0,56	C_SLU_STATICA	0,18	-13,80	54,64	312,21
286	0,82	C_SLU_STATICA	0,18	-13,05	54,64	312,21
286	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	0,14	-8,62	54,64	382,07
286	0,56	C_SLV_SX-q=1.5	0,14	-8,04	54,64	382,07
286	0,82	C_SLV_SX-q=1.5	0,14	-7,47	54,64	382,07
286	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	0,10	-9,52	54,64	575,12
286	0,56	C_SLV_SX-q=1.5	0,10	-8,95	54,64	575,12
286	0,82	C_SLV_SX-q=1.5	0,10	-8,38	54,64	575,12
286	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	0,15	-8,64	54,64	357,10
286	0,56	C_SLV_SY-q=1.5	0,15	-8,07	54,64	357,10
286	0,82	C_SLV_SY-q=1.5	0,15	-7,49	54,64	357,10
286	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	0,09	-9,50	54,64	642,78
286	0,56	C_SLV_SY-q=1.5	0,09	-8,93	54,64	642,78
286	0,82	C_SLV_SY-q=1.5	0,09	-8,35	54,64	642,78
287	0,00	C_SLU_STATICA	0,10	-22,00	54,64	525,35
287	0,41	C_SLU_STATICA	0,10	-20,82	54,64	525,35
287	0,82	C_SLU_STATICA	0,10	-19,65	54,64	525,35
287	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	0,09	-13,61	54,64	642,78
287	0,41	C_SLV_SX-q=1.5	0,09	-12,70	54,64	642,78
287	0,82	C_SLV_SX-q=1.5	0,09	-11,80	54,64	642,78
287	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	0,06	-15,30	54,64	942,01

287	0,41	C_SLV_SX-q=1.5	0,06	-14,40	54,64	942,01
287	0,82	C_SLV_SX-q=1.5	0,06	-13,49	54,64	942,01
287	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	0,09	-13,65	54,64	581,24
287	0,41	C_SLV_SY-q=1.5	0,09	-12,75	54,64	581,24
287	0,82	C_SLV_SY-q=1.5	0,09	-11,85	54,64	581,24
287	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	0,05	-15,26	54,64	1115,03
287	0,41	C_SLV_SY-q=1.5	0,05	-14,35	54,64	1115,03
287	0,82	C_SLV_SY-q=1.5	0,05	-13,45	54,64	1115,03
288	0,00	C_SLU_STATICA	0,10	-22,59	54,64	535,65
288	0,41	C_SLU_STATICA	0,10	-21,41	54,64	535,65
288	0,82	C_SLU_STATICA	0,10	-20,24	54,64	535,65
288	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	0,08	-14,15	54,64	728,49
288	0,41	C_SLV_SX-q=1.5	0,08	-13,24	54,64	728,49
288	0,82	C_SLV_SX-q=1.5	0,08	-12,34	54,64	728,49
288	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	0,06	-15,79	54,64	993,39
288	0,41	C_SLV_SX-q=1.5	0,06	-14,89	54,64	993,39
288	0,82	C_SLV_SX-q=1.5	0,06	-13,98	54,64	993,39
288	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	0,08	-13,93	54,64	666,30
288	0,41	C_SLV_SY-q=1.5	0,08	-13,02	54,64	666,30
288	0,82	C_SLV_SY-q=1.5	0,08	-12,12	54,64	666,30
288	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	0,05	-16,01	54,64	1138,26
288	0,41	C_SLV_SY-q=1.5	0,05	-15,10	54,64	1138,26
288	0,82	C_SLV_SY-q=1.5	0,05	-14,20	54,64	1138,26
289	0,00	C_SLU_STATICA	0,11	-25,34	54,64	515,44
289	0,41	C_SLU_STATICA	0,11	-24,17	54,64	515,44
289	0,82	C_SLU_STATICA	0,11	-22,99	54,64	515,44
289	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	0,08	-15,36	54,64	666,30
289	0,41	C_SLV_SX-q=1.5	0,08	-14,45	54,64	666,30
289	0,82	C_SLV_SX-q=1.5	0,08	-13,55	54,64	666,30
289	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	0,06	-17,08	54,64	975,65
289	0,41	C_SLV_SX-q=1.5	0,06	-16,18	54,64	975,65
289	0,82	C_SLV_SX-q=1.5	0,06	-15,27	54,64	975,65
289	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	0,09	-15,17	54,64	620,87
289	0,41	C_SLV_SY-q=1.5	0,09	-14,26	54,64	620,87
289	0,82	C_SLV_SY-q=1.5	0,09	-13,36	54,64	620,87
289	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	0,05	-17,27	54,64	1092,73
289	0,41	C_SLV_SY-q=1.5	0,05	-16,37	54,64	1092,73
289	0,82	C_SLV_SY-q=1.5	0,05	-15,46	54,64	1092,73
290	0,00	C_SLU_STATICA	0,07	-14,99	54,64	780,52
290	0,41	C_SLU_STATICA	0,07	-13,82	54,64	780,52
290	0,82	C_SLU_STATICA	0,07	-12,66	54,64	780,52
290	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	0,06	-7,90	54,64	958,53
290	0,41	C_SLV_SX-q=1.5	0,06	-7,00	54,64	958,53
290	0,82	C_SLV_SX-q=1.5	0,06	-6,11	54,64	958,53
290	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	0,03	-10,88	54,64	1762,46

290	0,41	C_SLV_SX-q=1.5	0,03	-9,98	54,64	1762,46
290	0,82	C_SLV_SX-q=1.5	0,03	-9,08	54,64	1762,46
290	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	0,06	-7,50	54,64	993,39
290	0,41	C_SLV_SY-q=1.5	0,06	-6,60	54,64	993,39
290	0,82	C_SLV_SY-q=1.5	0,06	-5,70	54,64	993,39
290	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	0,03	-11,29	54,64	1655,65
290	0,41	C_SLV_SY-q=1.5	0,03	-10,39	54,64	1655,65
290	0,82	C_SLV_SY-q=1.5	0,03	-9,49	54,64	1655,65
311	0,30	C_SLU_STATICA	-0,13	-13,07	54,64	407,73
311	0,71	C_SLU_STATICA	-0,13	-11,91	54,64	407,73
311	1,12	C_SLU_STATICA	-0,13	-10,74	54,64	407,73
311	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	-0,06	-8,32	54,64	993,39
311	0,71	C_SLV_SX-q=1.5	-0,06	-7,42	54,64	993,39
311	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	-0,06	-6,53	54,64	993,39
311	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	-0,09	-9,61	54,64	593,87
311	0,71	C_SLV_SX-q=1.5	-0,09	-8,71	54,64	593,87
311	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	-0,09	-7,81	54,64	593,87
311	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	-0,05	-8,31	54,64	1214,14
311	0,71	C_SLV_SY-q=1.5	-0,05	-7,41	54,64	1214,14
311	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	-0,05	-6,52	54,64	1214,14
311	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	-0,10	-9,62	54,64	535,65
311	0,71	C_SLV_SY-q=1.5	-0,10	-8,72	54,64	535,65
311	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	-0,10	-7,82	54,64	535,65
312	0,00	C_SLU_STATICA	-0,10	-14,75	54,64	540,95
312	0,56	C_SLU_STATICA	-0,10	-13,15	54,64	540,95
312	1,12	C_SLU_STATICA	-0,10	-11,55	54,64	540,95
312	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,05	-8,53	54,64	1214,14
312	0,56	C_SLV_SX-q=1.5	-0,05	-7,30	54,64	1214,14
312	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	-0,05	-6,07	54,64	1214,14
312	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,07	-11,22	54,64	803,48
312	0,56	C_SLV_SX-q=1.5	-0,07	-9,99	54,64	803,48
312	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	-0,07	-8,76	54,64	803,48
312	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-0,04	-8,48	54,64	1400,93
312	0,56	C_SLV_SY-q=1.5	-0,04	-7,25	54,64	1400,93
312	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	-0,04	-6,02	54,64	1400,93
312	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-0,07	-11,27	54,64	738,33
312	0,56	C_SLV_SY-q=1.5	-0,07	-10,04	54,64	738,33
312	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	-0,07	-8,81	54,64	738,33
452	0,00	C_SLU_STATICA	0,13	-368,90	54,64	413,91
452	1,41	C_SLU_STATICA	0,13	-364,87	54,64	413,91
452	2,81	C_SLU_STATICA	0,13	-360,84	54,64	413,91
452	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	0,70	-199,76	54,64	78,61
452	1,41	C_SLV_SX-q=1.5	0,70	-196,66	54,64	78,61
452	2,81	C_SLV_SX-q=1.5	0,70	-193,56	54,64	78,61
452	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,53	-223,32	54,64	102,89

452	1,41	C_SLV_SX-q=1.5	-0,53	-220,22	54,64	102,89
452	2,81	C_SLV_SX-q=1.5	-0,53	-217,12	54,64	102,89
452	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	0,94	-193,29	54,64	58,19
452	1,41	C_SLV_SY-q=1.5	0,94	-190,19	54,64	58,19
452	2,81	C_SLV_SY-q=1.5	0,94	-187,09	54,64	58,19
452	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-0,78	-229,79	54,64	70,50
452	1,41	C_SLV_SY-q=1.5	-0,78	-226,69	54,64	70,50
452	2,81	C_SLV_SY-q=1.5	-0,78	-223,59	54,64	70,50
454	0,19	C_SLU_STATICA	0,75	-177,59	54,64	73,24
454	0,60	C_SLU_STATICA	0,75	-176,41	54,64	73,24
454	1,01	C_SLU_STATICA	0,75	-175,24	54,64	73,24
454	0,19	C_SLV_SX-q=1.5	17,63	-93,06	54,64	3,10
454	0,60	C_SLV_SX-q=1.5	17,63	-92,16	54,64	3,10
454	1,01	C_SLV_SX-q=1.5	17,63	-91,26	54,64	3,10
			-			
454	0,19	C_SLV_SX-q=1.5	16,56	-109,14	54,64	3,30
			-			
454	0,60	C_SLV_SX-q=1.5	16,56	-108,24	54,64	3,30
			-			
454	1,01	C_SLV_SX-q=1.5	16,56	-107,33	54,64	3,30
454	0,19	C_SLV_SY-q=1.5	18,35	-88,87	54,64	2,98
454	0,60	C_SLV_SY-q=1.5	18,35	-87,97	54,64	2,98
454	1,01	C_SLV_SY-q=1.5	18,35	-87,07	54,64	2,98
			-			
454	0,19	C_SLV_SY-q=1.5	17,28	-113,33	54,64	3,16
			-			
454	0,60	C_SLV_SY-q=1.5	17,28	-112,43	54,64	3,16
			-			
454	1,01	C_SLV_SY-q=1.5	17,28	-111,52	54,64	3,16
463	0,01	C_SLU_STATICA	0,64	-129,47	54,64	85,77
463	1,66	C_SLU_STATICA	0,64	-124,73	54,64	85,77
463	3,31	C_SLU_STATICA	0,64	-119,99	54,64	85,77
463	0,01	C_SLV_SX-q=1.5	0,98	-65,41	54,64	55,98
463	1,66	C_SLV_SX-q=1.5	0,98	-61,76	54,64	55,98
463	3,31	C_SLV_SX-q=1.5	0,98	-58,12	54,64	55,98
463	0,01	C_SLV_SX-q=1.5	-0,20	-92,70	54,64	277,34
463	1,66	C_SLV_SX-q=1.5	-0,20	-89,05	54,64	277,34
463	3,31	C_SLV_SX-q=1.5	-0,20	-85,41	54,64	277,34
463	0,01	C_SLV_SY-q=1.5	0,91	-59,91	54,64	59,78
463	1,66	C_SLV_SY-q=1.5	0,91	-56,27	54,64	59,78
463	3,31	C_SLV_SY-q=1.5	0,91	-52,62	54,64	59,78
463	0,01	C_SLV_SY-q=1.5	-0,14	-98,20	54,64	404,71
463	1,66	C_SLV_SY-q=1.5	-0,14	-94,55	54,64	404,71
463	3,31	C_SLV_SY-q=1.5	-0,14	-90,90	54,64	404,71
469	0,01	C_SLU_STATICA	0,78	-219,00	54,64	70,41
469	1,66	C_SLU_STATICA	0,78	-214,26	54,64	70,41
469	3,31	C_SLU_STATICA	0,78	-209,52	54,64	70,41
469	0,01	C_SLV_SX-q=1.5	0,72	-113,77	54,64	76,20

469	1,66	C_SLV_SX-q=1.5	0,72	-110,13	54,64	76,20
469	3,31	C_SLV_SX-q=1.5	0,72	-106,48	54,64	76,20
469	0,01	C_SLV_SX-q=1.5	0,21	-154,00	54,64	261,42
469	1,66	C_SLV_SX-q=1.5	0,21	-150,35	54,64	261,42
469	3,31	C_SLV_SX-q=1.5	0,21	-146,71	54,64	261,42
469	0,01	C_SLV_SY-q=1.5	0,69	-109,08	54,64	79,76
469	1,66	C_SLV_SY-q=1.5	0,69	-105,43	54,64	79,76
469	3,31	C_SLV_SY-q=1.5	0,69	-101,79	54,64	79,76
469	0,01	C_SLV_SY-q=1.5	0,24	-158,69	54,64	226,71
469	1,66	C_SLV_SY-q=1.5	0,24	-155,05	54,64	226,71
469	3,31	C_SLV_SY-q=1.5	0,24	-151,40	54,64	226,71
472	0,19	C_SLU_STATICA	5,95	-116,75	54,64	9,18
472	0,60	C_SLU_STATICA	5,95	-115,58	54,64	9,18
472	1,01	C_SLU_STATICA	5,95	-114,40	54,64	9,18
472	0,19	C_SLV_SX-q=1.5	8,85	-60,02	54,64	6,17
472	0,60	C_SLV_SX-q=1.5	8,85	-59,12	54,64	6,17
472	1,01	C_SLV_SX-q=1.5	8,85	-58,21	54,64	6,17
472	0,19	C_SLV_SX-q=1.5	-1,60	-83,26	54,64	34,06
472	0,60	C_SLV_SX-q=1.5	-1,60	-82,36	54,64	34,06
472	1,01	C_SLV_SX-q=1.5	-1,60	-81,45	54,64	34,06
472	0,19	C_SLV_SY-q=1.5	13,19	-57,70	54,64	4,14
472	0,60	C_SLV_SY-q=1.5	13,19	-56,79	54,64	4,14
472	1,01	C_SLV_SY-q=1.5	13,19	-55,89	54,64	4,14
472	0,19	C_SLV_SY-q=1.5	-5,94	-85,59	54,64	9,20
472	0,60	C_SLV_SY-q=1.5	-5,94	-84,68	54,64	9,20
472	1,01	C_SLV_SY-q=1.5	-5,94	-83,78	54,64	9,20
480	0,01	C_SLU_STATICA	0,79	-220,88	54,64	69,42
480	1,66	C_SLU_STATICA	0,79	-216,14	54,64	69,42
480	3,31	C_SLU_STATICA	0,79	-211,40	54,64	69,42
480	0,01	C_SLV_SX-q=1.5	0,91	-122,62	54,64	60,04
480	1,66	C_SLV_SX-q=1.5	0,91	-118,98	54,64	60,04
480	3,31	C_SLV_SX-q=1.5	0,91	-115,33	54,64	60,04
480	0,01	C_SLV_SX-q=1.5	0,08	-139,46	54,64	650,43
480	1,66	C_SLV_SX-q=1.5	0,08	-135,81	54,64	650,43
480	3,31	C_SLV_SX-q=1.5	0,08	-132,16	54,64	650,43
480	0,01	C_SLV_SY-q=1.5	0,91	-123,64	54,64	59,84
480	1,66	C_SLV_SY-q=1.5	0,91	-119,99	54,64	59,84
480	3,31	C_SLV_SY-q=1.5	0,91	-116,34	54,64	59,84
480	0,01	C_SLV_SY-q=1.5	0,08	-138,44	54,64	674,52
480	1,66	C_SLV_SY-q=1.5	0,08	-134,80	54,64	674,52
480	3,31	C_SLV_SY-q=1.5	0,08	-131,15	54,64	674,52
481	0,19	C_SLU_STATICA	1,65	-117,87	54,64	33,19
481	0,60	C_SLU_STATICA	1,65	-116,69	54,64	33,19
481	1,01	C_SLU_STATICA	1,65	-115,51	54,64	33,19
481	0,19	C_SLV_SX-q=1.5	6,93	-63,64	54,64	7,88

481	0,60	C_SLV_SX-q=1.5	6,93	-62,73	54,64	7,88
481	1,01	C_SLV_SX-q=1.5	6,93	-61,83	54,64	7,88
481	0,19	C_SLV_SX-q=1.5	-4,82	-72,60	54,64	11,34
481	0,60	C_SLV_SX-q=1.5	-4,82	-71,69	54,64	11,34
481	1,01	C_SLV_SX-q=1.5	-4,82	-70,79	54,64	11,34
481	0,19	C_SLV_SY-q=1.5	8,54	-64,47	54,64	6,40
481	0,60	C_SLV_SY-q=1.5	8,54	-63,57	54,64	6,40
481	1,01	C_SLV_SY-q=1.5	8,54	-62,67	54,64	6,40
481	0,19	C_SLV_SY-q=1.5	-6,42	-71,76	54,64	8,51
481	0,60	C_SLV_SY-q=1.5	-6,42	-70,85	54,64	8,51
481	1,01	C_SLV_SY-q=1.5	-6,42	-69,95	54,64	8,51
484	0,19	C_SLU_STATICA	-3,18	-100,43	54,64	17,19
484	0,57	C_SLU_STATICA	-3,18	-99,34	54,64	17,19
484	0,95	C_SLU_STATICA	-3,18	-98,25	54,64	17,19
484	0,19	C_SLV_SX-q=1.5	4,88	-49,17	54,64	11,19
484	0,57	C_SLV_SX-q=1.5	4,88	-48,34	54,64	11,19
484	0,95	C_SLV_SX-q=1.5	4,88	-47,50	54,64	11,19
484	0,19	C_SLV_SX-q=1.5	-8,59	-74,17	54,64	6,36
484	0,57	C_SLV_SX-q=1.5	-8,59	-73,34	54,64	6,36
484	0,95	C_SLV_SX-q=1.5	-8,59	-72,50	54,64	6,36
484	0,19	C_SLV_SY-q=1.5	9,95	-50,18	54,64	5,49
484	0,57	C_SLV_SY-q=1.5	9,95	-49,34	54,64	5,49
484	0,95	C_SLV_SY-q=1.5	9,95	-48,51	54,64	5,49
484	0,19	C_SLV_SY-q=1.5	-	-73,17	54,64	4,00
484	0,57	C_SLV_SY-q=1.5	-	-72,33	54,64	4,00
484	0,95	C_SLV_SY-q=1.5	-	-71,49	54,64	4,00
486	0,00	C_SLU_STATICA	-1,39	-295,29	54,64	39,31
486	0,88	C_SLU_STATICA	-1,39	-292,76	54,64	39,31
486	1,76	C_SLU_STATICA	-1,39	-290,24	54,64	39,31
486	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	0,66	-162,19	54,64	82,53
486	0,88	C_SLV_SX-q=1.5	0,66	-160,24	54,64	82,53
486	1,76	C_SLV_SX-q=1.5	0,66	-158,30	54,64	82,53
486	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-2,21	-187,66	54,64	24,78
486	0,88	C_SLV_SX-q=1.5	-2,21	-185,72	54,64	24,78
486	1,76	C_SLV_SX-q=1.5	-2,21	-183,77	54,64	24,78
486	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	0,27	-161,94	54,64	204,63
486	0,88	C_SLV_SY-q=1.5	0,27	-160,00	54,64	204,63
486	1,76	C_SLV_SY-q=1.5	0,27	-158,05	54,64	204,63
486	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-1,81	-187,91	54,64	30,19
486	0,88	C_SLV_SY-q=1.5	-1,81	-185,96	54,64	30,19
486	1,76	C_SLV_SY-q=1.5	-1,81	-184,02	54,64	30,19
504	0,00	C_SLU_STATICA	-0,42	-53,99	54,64	130,40
504	1,51	C_SLU_STATICA	-0,42	-49,66	54,64	130,40
504	3,02	C_SLU_STATICA	-0,42	-45,33	54,64	130,40

504	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	0,05	-24,94	54,64	1214,14
504	1,51	C_SLV_SX-q=1.5	0,05	-21,60	54,64	1214,14
504	3,02	C_SLV_SX-q=1.5	0,05	-18,27	54,64	1214,14
504	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,50	-44,89	54,64	110,15
504	1,51	C_SLV_SX-q=1.5	-0,50	-41,56	54,64	110,15
504	3,02	C_SLV_SX-q=1.5	-0,50	-38,23	54,64	110,15
504	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-0,04	-23,86	54,64	1517,68
504	1,51	C_SLV_SY-q=1.5	-0,04	-20,53	54,64	1517,68
504	3,02	C_SLV_SY-q=1.5	-0,04	-17,20	54,64	1517,68
504	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-0,42	-45,97	54,64	131,65
504	1,51	C_SLV_SY-q=1.5	-0,42	-42,63	54,64	131,65
504	3,02	C_SLV_SY-q=1.5	-0,42	-39,30	54,64	131,65
505	0,35	C_SLU_STATICA	-0,56	4,22	54,64	96,87
505	1,45	C_SLU_STATICA	-0,56	7,37	54,64	96,87
505	2,55	C_SLU_STATICA	-0,56	10,53	54,64	96,87
505	0,35	C_SLV_SX-q=1.5	0,20	5,97	54,64	271,82
505	1,45	C_SLV_SX-q=1.5	0,20	8,40	54,64	271,82
505	2,55	C_SLV_SX-q=1.5	0,20	10,83	54,64	271,82
505	0,35	C_SLV_SX-q=1.5	-0,80	-6,21	54,64	68,38
505	1,45	C_SLV_SX-q=1.5	-0,80	-3,78	54,64	68,38
505	2,55	C_SLV_SX-q=1.5	-0,80	-1,35	54,64	68,38
505	0,35	C_SLV_SY-q=1.5	0,06	7,27	54,64	926,04
505	1,45	C_SLV_SY-q=1.5	0,06	9,70	54,64	926,04
505	2,55	C_SLV_SY-q=1.5	0,06	12,12	54,64	926,04
505	0,35	C_SLV_SY-q=1.5	-0,66	-7,50	54,64	83,16
505	1,45	C_SLV_SY-q=1.5	-0,66	-5,08	54,64	83,16
505	2,55	C_SLV_SY-q=1.5	-0,66	-2,65	54,64	83,16
538	0,01	C_SLU_STATICA	-0,05	-87,19	54,64	1050,70
538	1,48	C_SLU_STATICA	-0,05	-82,97	54,64	1050,70
538	2,95	C_SLU_STATICA	-0,05	-78,74	54,64	1050,70
538	0,01	C_SLV_SX-q=1.5	0,16	-46,18	54,64	345,80
538	1,48	C_SLV_SX-q=1.5	0,16	-42,93	54,64	345,80
538	2,95	C_SLV_SX-q=1.5	0,16	-39,68	54,64	345,80
538	0,01	C_SLV_SX-q=1.5	-0,22	-57,32	54,64	254,12
538	1,48	C_SLV_SX-q=1.5	-0,22	-54,07	54,64	254,12
538	2,95	C_SLV_SX-q=1.5	-0,22	-50,82	54,64	254,12
538	0,01	C_SLV_SY-q=1.5	0,11	-43,07	54,64	501,25
538	1,48	C_SLV_SY-q=1.5	0,11	-39,82	54,64	501,25
538	2,95	C_SLV_SY-q=1.5	0,11	-36,57	54,64	501,25
538	0,01	C_SLV_SY-q=1.5	-0,17	-60,43	54,64	331,13
538	1,48	C_SLV_SY-q=1.5	-0,17	-57,18	54,64	331,13
538	2,95	C_SLV_SY-q=1.5	-0,17	-53,93	54,64	331,13
549	0,25	C_SLU_STATICA	-2,14	-39,53	54,64	25,52
549	0,55	C_SLU_STATICA	-2,14	-38,67	54,64	25,52
549	0,85	C_SLU_STATICA	-2,14	-37,81	54,64	25,52

549	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	2,68	-19,38	54,64	20,39
549	0,55	C_SLV_SX-q=1.5	2,68	-18,71	54,64	20,39
549	0,85	C_SLV_SX-q=1.5	2,68	-18,05	54,64	20,39
549	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	-4,97	-24,85	54,64	10,99
549	0,55	C_SLV_SX-q=1.5	-4,97	-24,19	54,64	10,99
549	0,85	C_SLV_SX-q=1.5	-4,97	-23,53	54,64	10,99
549	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	1,57	-20,11	54,64	34,87
549	0,55	C_SLV_SY-q=1.5	1,57	-19,45	54,64	34,87
549	0,85	C_SLV_SY-q=1.5	1,57	-18,79	54,64	34,87
549	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	-3,86	-24,12	54,64	14,16
549	0,55	C_SLV_SY-q=1.5	-3,86	-23,46	54,64	14,16
549	0,85	C_SLV_SY-q=1.5	-3,86	-22,79	54,64	14,16
			-			
755	0,19	C_SLU_STATICA	10,55	-230,21	54,64	5,18
			-			
755	0,60	C_SLU_STATICA	10,55	-229,04	54,64	5,18
			-			
755	1,01	C_SLU_STATICA	10,55	-227,86	54,64	5,18
755	0,19	C_SLV_SX-q=1.5	0,93	-121,85	54,64	58,88
755	0,60	C_SLV_SX-q=1.5	0,93	-120,95	54,64	58,88
755	1,01	C_SLV_SX-q=1.5	0,93	-120,05	54,64	58,88
			-			
755	0,19	C_SLV_SX-q=1.5	12,69	-149,49	54,64	4,31
			-			
755	0,60	C_SLV_SX-q=1.5	12,69	-148,58	54,64	4,31
			-			
755	1,01	C_SLV_SX-q=1.5	12,69	-147,68	54,64	4,31
755	0,19	C_SLV_SY-q=1.5	5,47	-122,50	54,64	9,98
755	0,60	C_SLV_SY-q=1.5	5,47	-121,59	54,64	9,98
755	1,01	C_SLV_SY-q=1.5	5,47	-120,69	54,64	9,98
			-			
755	0,19	C_SLV_SY-q=1.5	17,23	-148,84	54,64	3,17
			-			
755	0,60	C_SLV_SY-q=1.5	17,23	-147,94	54,64	3,17
			-			
755	1,01	C_SLV_SY-q=1.5	17,23	-147,04	54,64	3,17
756	0,19	C_SLU_STATICA	16,52	-141,91	54,64	3,31
756	0,25	C_SLU_STATICA	16,52	-141,74	54,64	3,31
756	0,31	C_SLU_STATICA	16,52	-141,56	54,64	3,31
756	0,19	C_SLV_SX-q=1.5	27,58	-61,33	54,64	1,98
756	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	27,58	-61,20	54,64	1,98
756	0,31	C_SLV_SX-q=1.5	27,58	-61,07	54,64	1,98
756	0,19	C_SLV_SX-q=1.5	-9,61	-104,32	54,64	5,69
756	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	-9,61	-104,19	54,64	5,69
756	0,31	C_SLV_SX-q=1.5	-9,61	-104,06	54,64	5,69
756	0,19	C_SLV_SY-q=1.5	24,99	-63,27	54,64	2,19
756	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	24,99	-63,14	54,64	2,19
756	0,31	C_SLV_SY-q=1.5	24,99	-63,00	54,64	2,19
756	0,19	C_SLV_SY-q=1.5	-7,03	-102,39	54,64	7,78
756	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	-7,03	-102,26	54,64	7,78

756	0,31	C_SLV_SY-q=1.5	-7,03	-102,13	54,64	7,78
757	0,19	C_SLU_STATICA	7,30	-71,90	54,64	7,49
757	0,60	C_SLU_STATICA	7,30	-70,73	54,64	7,49
757	1,01	C_SLU_STATICA	7,30	-69,55	54,64	7,49
757	0,19	C_SLV_SX-q=1.5	20,60	-35,34	54,64	2,65
757	0,60	C_SLV_SX-q=1.5	20,60	-34,44	54,64	2,65
757	1,01	C_SLV_SX-q=1.5	20,60	-33,53	54,64	2,65
			-			
757	0,19	C_SLV_SX-q=1.5	12,31	-50,07	54,64	4,44
			-			
757	0,60	C_SLV_SX-q=1.5	12,31	-49,17	54,64	4,44
			-			
757	1,01	C_SLV_SX-q=1.5	12,31	-48,26	54,64	4,44
757	0,19	C_SLV_SY-q=1.5	21,36	-31,18	54,64	2,56
757	0,60	C_SLV_SY-q=1.5	21,36	-30,28	54,64	2,56
757	1,01	C_SLV_SY-q=1.5	21,36	-29,37	54,64	2,56
			-			
757	0,19	C_SLV_SY-q=1.5	13,07	-54,23	54,64	4,18
			-			
757	0,60	C_SLV_SY-q=1.5	13,07	-53,32	54,64	4,18
			-			
757	1,01	C_SLV_SY-q=1.5	13,07	-52,42	54,64	4,18
796	0,01	C_SLU_STATICA	-0,25	-272,35	54,64	223,01
796	0,50	C_SLU_STATICA	-0,25	-270,92	54,64	223,01
796	1,00	C_SLU_STATICA	-0,25	-269,49	54,64	223,01
796	0,01	C_SLV_SX-q=1.5	0,81	-144,04	54,64	67,37
796	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	0,81	-142,95	54,64	67,37
796	1,00	C_SLV_SX-q=1.5	0,81	-141,85	54,64	67,37
796	0,01	C_SLV_SX-q=1.5	-1,09	-182,47	54,64	50,22
796	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	-1,09	-181,37	54,64	50,22
796	1,00	C_SLV_SX-q=1.5	-1,09	-180,27	54,64	50,22
796	0,01	C_SLV_SY-q=1.5	0,39	-144,48	54,64	141,55
796	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	0,39	-143,39	54,64	141,55
796	1,00	C_SLV_SY-q=1.5	0,39	-142,29	54,64	141,55
796	0,01	C_SLV_SY-q=1.5	-0,66	-182,03	54,64	82,41
796	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	-0,66	-180,93	54,64	82,41
796	1,00	C_SLV_SY-q=1.5	-0,66	-179,83	54,64	82,41
797	0,00	C_SLU_STATICA	-0,25	-269,49	54,64	223,01
797	1,16	C_SLU_STATICA	-0,25	-266,18	54,64	223,01
797	2,31	C_SLU_STATICA	-0,25	-262,87	54,64	223,01
797	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	0,16	-142,18	54,64	339,36
797	1,16	C_SLV_SX-q=1.5	0,16	-139,63	54,64	339,36
797	2,31	C_SLV_SX-q=1.5	0,16	-137,08	54,64	339,36
797	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,44	-179,94	54,64	124,74
797	1,16	C_SLV_SX-q=1.5	-0,44	-177,39	54,64	124,74
797	2,31	C_SLV_SX-q=1.5	-0,44	-174,85	54,64	124,74
797	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	0,05	-142,64	54,64	1030,88
797	1,16	C_SLV_SY-q=1.5	0,05	-140,09	54,64	1030,88

797	2,31	C_SLV_SY-q=1.5	0,05	-137,54	54,64	1030,88
797	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-0,33	-179,48	54,64	165,56
797	1,16	C_SLV_SY-q=1.5	-0,33	-176,94	54,64	165,56
797	2,31	C_SLV_SY-q=1.5	-0,33	-174,39	54,64	165,56

CALCOLO TAGLIO RESISTENTE V_{3Rd}

Caratteristiche sezione e armatura

h	300 mm
b_w	300 mm
d	250 mm
ΦA_{sw}	8 mm
passo s	25 cm
bracci	2
α_{Asw}	90 °
ctg(θ)	2,5

Caratteristiche materiali e coefficienti

f_{yk}	375 N/mm ²
f_{ck}	16 N/mm ²
R_{ck}	20 N/mm ²
γ_c	2,025
γ_s	1,5525
α_{cc}	0,85

A_{sw}	100,53 mm ²	
$\sin^2(\theta)$	0,096417	
θ	0,315731 rad	
θ	18,09 °	ctg(θ) 3,061306

MIN FS

Esito verifica a taglio **1,19** verifica soddisfatta

Frame	Station	OutputCase	V_{3sd}	N_{sd}	V_{3Rd}	FS
Text	m	Text	KN	KN	KN	
23	0,53	C_SLU_STATICA	-0,23	-159,58	54,64	234,49
23	1,79	C_SLU_STATICA	-0,23	-155,96	54,64	234,49
23	3,05	C_SLU_STATICA	-0,23	-152,34	54,64	234,49
23	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	1,27	-84,75	54,64	42,95
23	1,79	C_SLV_SX-q=1.5	1,27	-81,96	54,64	42,95
23	3,05	C_SLV_SX-q=1.5	1,27	-79,17	54,64	42,95
23	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	-1,53	-95,80	54,64	35,66
23	1,79	C_SLV_SX-q=1.5	-1,53	-93,01	54,64	35,66

23	3,05	C_SLV_SX-q=1.5	-1,53	-90,23	54,64	35,66
23	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	2,05	-84,09	54,64	26,66
23	1,79	C_SLV_SY-q=1.5	2,05	-81,31	54,64	26,66
23	3,05	C_SLV_SY-q=1.5	2,05	-78,52	54,64	26,66
23	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	-2,31	-96,45	54,64	23,66
23	1,79	C_SLV_SY-q=1.5	-2,31	-93,67	54,64	23,66
23	3,05	C_SLV_SY-q=1.5	-2,31	-90,88	54,64	23,66
25	0,01	C_SLU_STATICA	-0,55	-210,16	54,64	100,25
25	2,01	C_SLU_STATICA	-0,55	-204,41	54,64	100,25
25	4,01	C_SLU_STATICA	-0,55	-198,67	54,64	100,25
25	0,01	C_SLV_SX-q=1.5	0,14	-117,85	54,64	382,07
25	2,01	C_SLV_SX-q=1.5	0,14	-113,43	54,64	382,07
25	4,01	C_SLV_SX-q=1.5	0,14	-109,01	54,64	382,07
25	0,01	C_SLV_SX-q=1.5	-0,89	-134,29	54,64	61,67
25	2,01	C_SLV_SX-q=1.5	-0,89	-129,87	54,64	61,67
25	4,01	C_SLV_SX-q=1.5	-0,89	-125,45	54,64	61,67
25	0,01	C_SLV_SY-q=1.5	0,11	-116,40	54,64	479,27
25	2,01	C_SLV_SY-q=1.5	0,11	-111,98	54,64	479,27
25	4,01	C_SLV_SY-q=1.5	0,11	-107,57	54,64	479,27
25	0,01	C_SLV_SY-q=1.5	-0,86	-135,74	54,64	63,83
25	2,01	C_SLV_SY-q=1.5	-0,86	-131,32	54,64	63,83
25	4,01	C_SLV_SY-q=1.5	-0,86	-126,90	54,64	63,83
26	0,19	C_SLU_STATICA	3,37	-102,28	54,64	16,20
26	0,60	C_SLU_STATICA	3,37	-101,10	54,64	16,20
26	1,01	C_SLU_STATICA	3,37	-99,93	54,64	16,20
26	0,19	C_SLV_SX-q=1.5	12,19	-55,12	54,64	4,48
26	0,60	C_SLV_SX-q=1.5	12,19	-54,22	54,64	4,48
26	1,01	C_SLV_SX-q=1.5	12,19	-53,32	54,64	4,48
26	0,19	C_SLV_SX-q=1.5	-7,75	-65,32	54,64	7,05
26	0,60	C_SLV_SX-q=1.5	-7,75	-64,41	54,64	7,05
26	1,01	C_SLV_SX-q=1.5	-7,75	-63,51	54,64	7,05
26	0,19	C_SLV_SY-q=1.5	13,25	-53,24	54,64	4,12
26	0,60	C_SLV_SY-q=1.5	13,25	-52,34	54,64	4,12
26	1,01	C_SLV_SY-q=1.5	13,25	-51,43	54,64	4,12
26	0,19	C_SLV_SY-q=1.5	-8,81	-67,20	54,64	6,20
26	0,60	C_SLV_SY-q=1.5	-8,81	-66,29	54,64	6,20
26	1,01	C_SLV_SY-q=1.5	-8,81	-65,39	54,64	6,20
27	0,53	C_SLU_STATICA	-0,19	-92,64	54,64	286,05
27	2,11	C_SLU_STATICA	-0,19	-88,09	54,64	286,05
27	3,70	C_SLU_STATICA	-0,19	-83,53	54,64	286,05
27	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	0,39	-46,29	54,64	140,45
27	2,11	C_SLV_SX-q=1.5	0,39	-42,79	54,64	140,45
27	3,70	C_SLV_SX-q=1.5	0,39	-39,28	54,64	140,45
27	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	-0,63	-58,21	54,64	87,42
27	2,11	C_SLV_SX-q=1.5	-0,63	-54,70	54,64	87,42

27	3,70	C_SLV_SX-q=1.5	-0,63	-51,20	54,64	87,42
27	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	0,66	-44,90	54,64	83,16
27	2,11	C_SLV_SY-q=1.5	0,66	-41,39	54,64	83,16
27	3,70	C_SLV_SY-q=1.5	0,66	-37,89	54,64	83,16
27	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	-0,89	-59,60	54,64	61,18
27	2,11	C_SLV_SY-q=1.5	-0,89	-56,10	54,64	61,18
27	3,70	C_SLV_SY-q=1.5	-0,89	-52,59	54,64	61,18
31	0,01	C_SLU_STATICA	-0,11	-196,23	54,64	505,89
31	1,98	C_SLU_STATICA	-0,11	-190,57	54,64	505,89
31	3,95	C_SLU_STATICA	-0,11	-184,92	54,64	505,89
31	0,01	C_SLV_SX-q=1.5	0,06	-110,34	54,64	958,53
31	1,98	C_SLV_SX-q=1.5	0,06	-105,99	54,64	958,53
31	3,95	C_SLV_SX-q=1.5	0,06	-101,63	54,64	958,53
31	0,01	C_SLV_SX-q=1.5	-0,20	-124,36	54,64	269,14
31	1,98	C_SLV_SX-q=1.5	-0,20	-120,01	54,64	269,14
31	3,95	C_SLV_SX-q=1.5	-0,20	-115,66	54,64	269,14
31	0,01	C_SLV_SY-q=1.5	0,11	-108,00	54,64	510,62
31	1,98	C_SLV_SY-q=1.5	0,11	-103,65	54,64	510,62
31	3,95	C_SLV_SY-q=1.5	0,11	-99,29	54,64	510,62
31	0,01	C_SLV_SY-q=1.5	-0,25	-126,71	54,64	216,81
31	1,98	C_SLV_SY-q=1.5	-0,25	-122,35	54,64	216,81
31	3,95	C_SLV_SY-q=1.5	-0,25	-118,00	54,64	216,81
35	0,53	C_SLU_STATICA	-0,33	-90,20	54,64	166,57
35	2,04	C_SLU_STATICA	-0,33	-85,86	54,64	166,57
35	3,55	C_SLU_STATICA	-0,33	-81,52	54,64	166,57
35	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	0,04	-48,63	54,64	1332,59
35	2,04	C_SLV_SX-q=1.5	0,04	-45,30	54,64	1332,59
35	3,55	C_SLV_SX-q=1.5	0,04	-41,96	54,64	1332,59
35	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	-0,39	-54,90	54,64	139,38
35	2,04	C_SLV_SX-q=1.5	-0,39	-51,56	54,64	139,38
35	3,55	C_SLV_SX-q=1.5	-0,39	-48,23	54,64	139,38
35	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	0,21	-47,11	54,64	255,31
35	2,04	C_SLV_SY-q=1.5	0,21	-43,77	54,64	255,31
35	3,55	C_SLV_SY-q=1.5	0,21	-40,43	54,64	255,31
35	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	-0,57	-56,43	54,64	96,70
35	2,04	C_SLV_SY-q=1.5	-0,57	-53,09	54,64	96,70
35	3,55	C_SLV_SY-q=1.5	-0,57	-49,75	54,64	96,70
40	0,53	C_SLU_STATICA	-0,29	-42,37	54,64	190,37
40	1,79	C_SLU_STATICA	-0,29	-38,75	54,64	190,37
40	3,05	C_SLU_STATICA	-0,29	-35,13	54,64	190,37
40	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	1,18	-24,32	54,64	46,18
40	1,79	C_SLV_SX-q=1.5	1,18	-21,54	54,64	46,18
40	3,05	C_SLV_SX-q=1.5	1,18	-18,75	54,64	46,18
40	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	-1,51	-28,31	54,64	36,23
40	1,79	C_SLV_SX-q=1.5	-1,51	-25,52	54,64	36,23

40	3,05	C_SLV_SX-q=1.5	-1,51	-22,74	54,64	36,23
40	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	1,92	-24,46	54,64	28,43
40	1,79	C_SLV_SY-q=1.5	1,92	-21,67	54,64	28,43
40	3,05	C_SLV_SY-q=1.5	1,92	-18,89	54,64	28,43
40	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	-2,25	-28,17	54,64	24,32
40	1,79	C_SLV_SY-q=1.5	-2,25	-25,39	54,64	24,32
40	3,05	C_SLV_SY-q=1.5	-2,25	-22,60	54,64	24,32
166	0,30	C_SLU_STATICA	-0,40	22,97	54,64	135,91
166	0,59	C_SLU_STATICA	-0,40	23,80	54,64	135,91
166	0,88	C_SLU_STATICA	-0,40	24,62	54,64	135,91
166	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	-0,21	16,61	54,64	258,94
166	0,59	C_SLV_SX-q=1.5	-0,21	17,25	54,64	258,94
166	0,88	C_SLV_SX-q=1.5	-0,21	17,88	54,64	258,94
166	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	-0,27	12,43	54,64	201,61
166	0,59	C_SLV_SX-q=1.5	-0,27	13,06	54,64	201,61
166	0,88	C_SLV_SX-q=1.5	-0,27	13,70	54,64	201,61
166	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	-0,21	16,53	54,64	263,94
166	0,59	C_SLV_SY-q=1.5	-0,21	17,16	54,64	263,94
166	0,88	C_SLV_SY-q=1.5	-0,21	17,79	54,64	263,94
166	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	-0,28	12,51	54,64	198,68
166	0,59	C_SLV_SY-q=1.5	-0,28	13,15	54,64	198,68
166	0,88	C_SLV_SY-q=1.5	-0,28	13,78	54,64	198,68
167	0,15	C_SLU_STATICA	10,79	-77,48	54,64	5,07
167	0,15	C_SLU_STATICA	10,79	-77,47	54,64	5,07
167	0,15	C_SLU_STATICA	10,79	-77,47	54,64	5,07
167	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	8,20	-32,38	54,64	6,66
167	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	8,20	-32,38	54,64	6,66
167	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	8,20	-32,38	54,64	6,66
167	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	6,21	-56,95	54,64	8,80
167	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	6,21	-56,94	54,64	8,80
167	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	6,21	-56,94	54,64	8,80
167	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	8,41	-23,46	54,64	6,50
167	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	8,41	-23,46	54,64	6,50
167	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	8,41	-23,46	54,64	6,50
167	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	6,00	-65,86	54,64	9,10
167	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	6,00	-65,86	54,64	9,10
167	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	6,00	-65,86	54,64	9,10
169	0,30	C_SLU_STATICA	-0,22	-30,28	54,64	248,35
169	0,55	C_SLU_STATICA	-0,22	-29,56	54,64	248,35
169	0,80	C_SLU_STATICA	-0,22	-28,84	54,64	248,35
169	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	-0,12	-17,22	54,64	459,13
169	0,55	C_SLV_SX-q=1.5	-0,12	-16,67	54,64	459,13
169	0,80	C_SLV_SX-q=1.5	-0,12	-16,12	54,64	459,13
169	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	-0,17	-19,40	54,64	317,65
169	0,55	C_SLV_SX-q=1.5	-0,17	-18,85	54,64	317,65

169	0,80	C_SLV_SX-q=1.5	-0,17	-18,30	54,64	317,65
169	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	-0,11	-17,18	54,64	487,82
169	0,55	C_SLV_SY-q=1.5	-0,11	-16,63	54,64	487,82
169	0,80	C_SLV_SY-q=1.5	-0,11	-16,08	54,64	487,82
169	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	-0,18	-19,44	54,64	303,54
169	0,55	C_SLV_SY-q=1.5	-0,18	-18,89	54,64	303,54
169	0,80	C_SLV_SY-q=1.5	-0,18	-18,34	54,64	303,54
170	0,20	C_SLU_STATICA	0,42	-86,50	54,64	129,16
170	0,38	C_SLU_STATICA	0,42	-86,00	54,64	129,16
170	0,55	C_SLU_STATICA	0,42	-85,49	54,64	129,16
170	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	0,38	-48,22	54,64	142,65
170	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	0,38	-47,83	54,64	142,65
170	0,55	C_SLV_SX-q=1.5	0,38	-47,44	54,64	142,65
170	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	0,18	-55,08	54,64	308,68
170	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	0,18	-54,69	54,64	308,68
170	0,55	C_SLV_SX-q=1.5	0,18	-54,31	54,64	308,68
170	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	0,41	-48,11	54,64	133,26
170	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	0,41	-47,73	54,64	133,26
170	0,55	C_SLV_SY-q=1.5	0,41	-47,34	54,64	133,26
170	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	0,15	-55,18	54,64	366,69
170	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	0,15	-54,79	54,64	366,69
170	0,55	C_SLV_SY-q=1.5	0,15	-54,41	54,64	366,69
171	0,25	C_SLU_STATICA	12,01	-59,46	54,64	4,55
171	0,63	C_SLU_STATICA	12,01	-58,37	54,64	4,55
171	1,01	C_SLU_STATICA	12,01	-57,28	54,64	4,55
171	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	26,66	-31,02	54,64	2,05
171	0,63	C_SLV_SX-q=1.5	26,66	-30,18	54,64	2,05
171	1,01	C_SLV_SX-q=1.5	26,66	-29,34	54,64	2,05
171	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	-10,87	-38,97	54,64	5,03
171	0,63	C_SLV_SX-q=1.5	-10,87	-38,13	54,64	5,03
171	1,01	C_SLV_SX-q=1.5	-10,87	-37,29	54,64	5,03
171	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	33,13	-29,64	54,64	1,65
171	0,63	C_SLV_SY-q=1.5	33,13	-28,81	54,64	1,65
171	1,01	C_SLV_SY-q=1.5	33,13	-27,97	54,64	1,65
171	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	-17,34	-40,34	54,64	3,15
171	0,63	C_SLV_SY-q=1.5	-17,34	-39,50	54,64	3,15
171	1,01	C_SLV_SY-q=1.5	-17,34	-38,66	54,64	3,15
173	0,20	C_SLU_STATICA	0,17	-87,38	54,64	331,13
173	0,70	C_SLU_STATICA	0,17	-85,94	54,64	331,13
173	1,20	C_SLU_STATICA	0,17	-84,51	54,64	331,13
173	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	0,14	-49,87	54,64	387,49
173	0,70	C_SLV_SX-q=1.5	0,14	-48,77	54,64	387,49
173	1,20	C_SLV_SX-q=1.5	0,14	-47,66	54,64	387,49
173	0,20	C_SLV_SX-q=1.5	0,10	-54,32	54,64	557,51
173	0,70	C_SLV_SX-q=1.5	0,10	-53,22	54,64	557,51

173	1,20	C_SLV_SX-q=1.5	0,10	-52,11	54,64	557,51
173	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	0,14	-48,67	54,64	384,76
173	0,70	C_SLV_SY-q=1.5	0,14	-47,56	54,64	384,76
173	1,20	C_SLV_SY-q=1.5	0,14	-46,46	54,64	384,76
173	0,20	C_SLV_SY-q=1.5	0,10	-55,52	54,64	557,51
173	0,70	C_SLV_SY-q=1.5	0,10	-54,42	54,64	557,51
173	1,20	C_SLV_SY-q=1.5	0,10	-53,31	54,64	557,51
175	0,00	C_SLU_STATICA	-1,45	32,98	54,64	37,76
175	0,38	C_SLU_STATICA	-1,45	34,05	54,64	37,76
175	0,75	C_SLU_STATICA	-1,45	35,13	54,64	37,76
175	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,79	22,76	54,64	68,99
175	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	-0,79	23,59	54,64	68,99
175	0,75	C_SLV_SX-q=1.5	-0,79	24,42	54,64	68,99
175	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-1,00	18,13	54,64	54,75
175	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	-1,00	18,96	54,64	54,75
175	0,75	C_SLV_SX-q=1.5	-1,00	19,79	54,64	54,75
175	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-0,76	25,42	54,64	71,89
175	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	-0,76	26,25	54,64	71,89
175	0,75	C_SLV_SY-q=1.5	-0,76	27,08	54,64	71,89
175	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-1,03	15,47	54,64	52,99
175	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	-1,03	16,30	54,64	52,99
175	0,75	C_SLV_SY-q=1.5	-1,03	17,13	54,64	52,99
176	0,53	C_SLU_STATICA	0,73	-39,01	54,64	75,15
176	0,66	C_SLU_STATICA	0,73	-38,61	54,64	75,15
176	0,80	C_SLU_STATICA	0,73	-38,22	54,64	75,15
176	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	0,66	-18,05	54,64	83,03
176	0,66	C_SLV_SX-q=1.5	0,66	-17,75	54,64	83,03
176	0,80	C_SLV_SX-q=1.5	0,66	-17,45	54,64	83,03
176	0,53	C_SLV_SX-q=1.5	0,31	-21,40	54,64	175,68
176	0,66	C_SLV_SX-q=1.5	0,31	-21,10	54,64	175,68
176	0,80	C_SLV_SX-q=1.5	0,31	-20,79	54,64	175,68
176	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	0,79	-17,69	54,64	68,99
176	0,66	C_SLV_SY-q=1.5	0,79	-17,39	54,64	68,99
176	0,80	C_SLV_SY-q=1.5	0,79	-17,09	54,64	68,99
176	0,53	C_SLV_SY-q=1.5	0,18	-21,76	54,64	306,95
176	0,66	C_SLV_SY-q=1.5	0,18	-21,45	54,64	306,95
176	0,80	C_SLV_SY-q=1.5	0,18	-21,15	54,64	306,95
177	0,00	C_SLU_STATICA	-0,43	-105,09	54,64	126,77
177	1,45	C_SLU_STATICA	-0,43	-100,93	54,64	126,77
177	2,90	C_SLU_STATICA	-0,43	-96,77	54,64	126,77
177	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	0,44	-56,18	54,64	125,03
177	1,45	C_SLV_SX-q=1.5	0,44	-52,98	54,64	125,03
177	2,90	C_SLV_SX-q=1.5	0,44	-49,78	54,64	125,03
177	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,96	-61,48	54,64	57,21
177	1,45	C_SLV_SX-q=1.5	-0,96	-58,29	54,64	57,21

177	2,90	C_SLV_SX-q=1.5	-0,96	-55,09	54,64	57,21
177	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	0,89	-55,54	54,64	61,74
177	1,45	C_SLV_SY-q=1.5	0,89	-52,35	54,64	61,74
177	2,90	C_SLV_SY-q=1.5	0,89	-49,15	54,64	61,74
177	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-1,40	-62,12	54,64	38,94
177	1,45	C_SLV_SY-q=1.5	-1,40	-58,92	54,64	38,94
177	2,90	C_SLV_SY-q=1.5	-1,40	-55,72	54,64	38,94
263	0,00	C_SLU_STATICA	-0,47	-84,98	54,64	116,74
263	1,53	C_SLU_STATICA	-0,47	-80,60	54,64	116,74
263	3,05	C_SLU_STATICA	-0,47	-76,23	54,64	116,74
263	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	1,11	-43,34	54,64	49,09
263	1,53	C_SLV_SX-q=1.5	1,11	-39,98	54,64	49,09
263	3,05	C_SLV_SX-q=1.5	1,11	-36,61	54,64	49,09
263	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-1,72	-55,98	54,64	31,77
263	1,53	C_SLV_SX-q=1.5	-1,72	-52,62	54,64	31,77
263	3,05	C_SLV_SX-q=1.5	-1,72	-49,25	54,64	31,77
263	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	1,69	-39,95	54,64	32,39
263	1,53	C_SLV_SY-q=1.5	1,69	-36,58	54,64	32,39
263	3,05	C_SLV_SY-q=1.5	1,69	-33,22	54,64	32,39
263	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-2,29	-59,38	54,64	23,82
263	1,53	C_SLV_SY-q=1.5	-2,29	-56,01	54,64	23,82
263	3,05	C_SLV_SY-q=1.5	-2,29	-52,65	54,64	23,82
286	0,30	C_SLU_STATICA	-0,02	-14,54	54,64	2601,73
286	0,56	C_SLU_STATICA	-0,02	-13,80	54,64	2601,73
286	0,82	C_SLU_STATICA	-0,02	-13,05	54,64	2601,73
286	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	-0,02	-8,62	54,64	3414,77
286	0,56	C_SLV_SX-q=1.5	-0,02	-8,04	54,64	3414,77
286	0,82	C_SLV_SX-q=1.5	-0,02	-7,47	54,64	3414,77
286	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	-0,02	-9,52	54,64	2276,52
286	0,56	C_SLV_SX-q=1.5	-0,02	-8,95	54,64	2276,52
286	0,82	C_SLV_SX-q=1.5	-0,02	-8,38	54,64	2276,52
286	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	-0,01	-8,64	54,64	5463,64
286	0,56	C_SLV_SY-q=1.5	-0,01	-8,07	54,64	5463,64
286	0,82	C_SLV_SY-q=1.5	-0,01	-7,49	54,64	5463,64
286	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	-0,03	-9,50	54,64	1884,01
286	0,56	C_SLV_SY-q=1.5	-0,03	-8,93	54,64	1884,01
286	0,82	C_SLV_SY-q=1.5	-0,03	-8,35	54,64	1884,01
287	0,00	C_SLU_STATICA	0,03	-22,00	54,64	2101,40
287	0,41	C_SLU_STATICA	0,03	-20,82	54,64	2101,40
287	0,82	C_SLU_STATICA	0,03	-19,65	54,64	2101,40
287	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	0,03	-13,61	54,64	2023,57
287	0,41	C_SLV_SX-q=1.5	0,03	-12,70	54,64	2023,57
287	0,82	C_SLV_SX-q=1.5	0,03	-11,80	54,64	2023,57
287	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	0,02	-15,30	54,64	2731,82
287	0,41	C_SLV_SX-q=1.5	0,02	-14,40	54,64	2731,82

287	0,82	C_SLV_SX-q=1.5	0,02	-13,49	54,64	2731,82
287	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	0,03	-13,65	54,64	1707,39
287	0,41	C_SLV_SY-q=1.5	0,03	-12,75	54,64	1707,39
287	0,82	C_SLV_SY-q=1.5	0,03	-11,85	54,64	1707,39
287	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	0,02	-15,26	54,64	3642,43
287	0,41	C_SLV_SY-q=1.5	0,02	-14,35	54,64	3642,43
287	0,82	C_SLV_SY-q=1.5	0,02	-13,45	54,64	3642,43
288	0,00	C_SLU_STATICA	-0,03	-22,59	54,64	1821,21
288	0,41	C_SLU_STATICA	-0,03	-21,41	54,64	1821,21
288	0,82	C_SLU_STATICA	-0,03	-20,24	54,64	1821,21
288	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,01	-14,15	54,64	4553,03
288	0,41	C_SLV_SX-q=1.5	-0,01	-13,24	54,64	4553,03
288	0,82	C_SLV_SX-q=1.5	-0,01	-12,34	54,64	4553,03
288	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,02	-15,79	54,64	3213,91
288	0,41	C_SLV_SX-q=1.5	-0,02	-14,89	54,64	3213,91
288	0,82	C_SLV_SX-q=1.5	-0,02	-13,98	54,64	3213,91
288	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-0,01	-13,93	54,64	5769,42
288	0,41	C_SLV_SY-q=1.5	-0,01	-13,02	54,64	5769,42
288	0,82	C_SLV_SY-q=1.5	-0,01	-12,12	54,64	5769,42
288	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-0,02	-16,01	54,64	2731,82
288	0,41	C_SLV_SY-q=1.5	-0,02	-15,10	54,64	2731,82
288	0,82	C_SLV_SY-q=1.5	-0,02	-14,20	54,64	2731,82
289	0,00	C_SLU_STATICA	-0,18	-25,34	54,64	308,68
289	0,41	C_SLU_STATICA	-0,18	-24,17	54,64	308,68
289	0,82	C_SLU_STATICA	-0,18	-22,99	54,64	308,68
289	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,10	-15,36	54,64	530,45
289	0,41	C_SLV_SX-q=1.5	-0,10	-14,45	54,64	530,45
289	0,82	C_SLV_SX-q=1.5	-0,10	-13,55	54,64	530,45
289	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,11	-17,08	54,64	505,89
289	0,41	C_SLV_SX-q=1.5	-0,11	-16,18	54,64	505,89
289	0,82	C_SLV_SX-q=1.5	-0,11	-15,27	54,64	505,89
289	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-0,10	-15,17	54,64	540,95
289	0,41	C_SLV_SY-q=1.5	-0,10	-14,26	54,64	540,95
289	0,82	C_SLV_SY-q=1.5	-0,10	-13,36	54,64	540,95
289	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-0,11	-17,27	54,64	492,22
289	0,41	C_SLV_SY-q=1.5	-0,11	-16,37	54,64	492,22
289	0,82	C_SLV_SY-q=1.5	-0,11	-15,46	54,64	492,22
290	0,00	C_SLU_STATICA	0,76	-14,99	54,64	71,89
290	0,41	C_SLU_STATICA	0,76	-13,82	54,64	71,89
290	0,82	C_SLU_STATICA	0,76	-12,66	54,64	71,89
290	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	0,47	-7,90	54,64	117,50
290	0,41	C_SLV_SX-q=1.5	0,47	-7,00	54,64	117,50
290	0,82	C_SLV_SX-q=1.5	0,47	-6,11	54,64	117,50
290	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	0,45	-10,88	54,64	121,41
290	0,41	C_SLV_SX-q=1.5	0,45	-9,98	54,64	121,41

290	0,82	C_SLV_SX-q=1.5	0,45	-9,08	54,64	121,41
290	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	0,47	-7,50	54,64	116,25
290	0,41	C_SLV_SY-q=1.5	0,47	-6,60	54,64	116,25
290	0,82	C_SLV_SY-q=1.5	0,47	-5,70	54,64	116,25
290	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	0,45	-11,29	54,64	122,50
290	0,41	C_SLV_SY-q=1.5	0,45	-10,39	54,64	122,50
290	0,82	C_SLV_SY-q=1.5	0,45	-9,49	54,64	122,50
311	0,30	C_SLU_STATICA	-0,01	-13,07	54,64	10271,93
311	0,71	C_SLU_STATICA	-0,01	-11,91	54,64	10271,93
311	1,12	C_SLU_STATICA	-0,01	-10,74	54,64	10271,93
311	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	0,00	-8,32	54,64	49805,28
311	0,71	C_SLV_SX-q=1.5	0,00	-7,42	54,64	49805,28
311	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	0,00	-6,53	54,64	49805,28
311	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	-0,01	-9,61	54,64	6420,26
311	0,71	C_SLV_SX-q=1.5	-0,01	-8,71	54,64	6420,26
311	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	-0,01	-7,81	54,64	6420,26
311	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	0,01	-8,31	54,64	5805,59
311	0,71	C_SLV_SY-q=1.5	0,01	-7,41	54,64	5805,59
311	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	0,01	-6,52	54,64	5805,59
311	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	-0,02	-9,62	54,64	3213,91
311	0,71	C_SLV_SY-q=1.5	-0,02	-8,72	54,64	3213,91
311	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	-0,02	-7,82	54,64	3213,91
312	0,00	C_SLU_STATICA	0,00	-14,75	54,64	11795,42
312	0,56	C_SLU_STATICA	0,00	-13,15	54,64	11795,42
312	1,12	C_SLU_STATICA	0,00	-11,55	54,64	11795,42
312	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	0,00	-8,53	54,64	31256,52
312	0,56	C_SLV_SX-q=1.5	0,00	-7,30	54,64	31256,52
312	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	0,00	-6,07	54,64	31256,52
312	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,01	-11,22	54,64	6394,71
312	0,56	C_SLV_SX-q=1.5	-0,01	-9,99	54,64	6394,71
312	1,12	C_SLV_SX-q=1.5	-0,01	-8,76	54,64	6394,71
312	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	0,01	-8,48	54,64	7892,01
312	0,56	C_SLV_SY-q=1.5	0,01	-7,25	54,64	7892,01
312	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	0,01	-6,02	54,64	7892,01
312	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-0,01	-11,27	54,64	3902,60
312	0,56	C_SLV_SY-q=1.5	-0,01	-10,04	54,64	3902,60
312	1,12	C_SLV_SY-q=1.5	-0,01	-8,81	54,64	3902,60
452	0,00	C_SLU_STATICA	-1,73	-368,90	54,64	31,60
452	1,41	C_SLU_STATICA	-1,73	-364,87	54,64	31,60
452	2,81	C_SLU_STATICA	-1,73	-360,84	54,64	31,60
452	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,21	-199,76	54,64	260,17
452	1,41	C_SLV_SX-q=1.5	-0,21	-196,66	54,64	260,17
452	2,81	C_SLV_SX-q=1.5	-0,21	-193,56	54,64	260,17
452	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-2,01	-223,32	54,64	27,17
452	1,41	C_SLV_SX-q=1.5	-2,01	-220,22	54,64	27,17

452	2,81	C_SLV_SX-q=1.5	-2,01	-217,12	54,64	27,17
452	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-0,23	-193,29	54,64	241,75
452	1,41	C_SLV_SY-q=1.5	-0,23	-190,19	54,64	241,75
452	2,81	C_SLV_SY-q=1.5	-0,23	-187,09	54,64	241,75
452	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-2,00	-229,79	54,64	27,39
452	1,41	C_SLV_SY-q=1.5	-2,00	-226,69	54,64	27,39
452	2,81	C_SLV_SY-q=1.5	-2,00	-223,59	54,64	27,39
454	0,19	C_SLU_STATICA	6,16	-177,59	54,64	8,87
454	0,60	C_SLU_STATICA	6,16	-176,41	54,64	8,87
454	1,01	C_SLU_STATICA	6,16	-175,24	54,64	8,87
454	0,19	C_SLV_SX-q=1.5	10,07	-93,06	54,64	5,43
454	0,60	C_SLV_SX-q=1.5	10,07	-92,16	54,64	5,43
454	1,01	C_SLV_SX-q=1.5	10,07	-91,26	54,64	5,43
454	0,19	C_SLV_SX-q=1.5	-2,01	-109,14	54,64	27,17
454	0,60	C_SLV_SX-q=1.5	-2,01	-108,24	54,64	27,17
454	1,01	C_SLV_SX-q=1.5	-2,01	-107,33	54,64	27,17
454	0,19	C_SLV_SY-q=1.5	14,34	-88,87	54,64	3,81
454	0,60	C_SLV_SY-q=1.5	14,34	-87,97	54,64	3,81
454	1,01	C_SLV_SY-q=1.5	14,34	-87,07	54,64	3,81
454	0,19	C_SLV_SY-q=1.5	-6,28	-113,33	54,64	8,70
454	0,60	C_SLV_SY-q=1.5	-6,28	-112,43	54,64	8,70
454	1,01	C_SLV_SY-q=1.5	-6,28	-111,52	54,64	8,70
463	0,01	C_SLU_STATICA	-0,42	-129,47	54,64	130,40
463	1,66	C_SLU_STATICA	-0,42	-124,73	54,64	130,40
463	3,31	C_SLU_STATICA	-0,42	-119,99	54,64	130,40
463	0,01	C_SLV_SX-q=1.5	-0,02	-65,41	54,64	2276,52
463	1,66	C_SLV_SX-q=1.5	-0,02	-61,76	54,64	2276,52
463	3,31	C_SLV_SX-q=1.5	-0,02	-58,12	54,64	2276,52
463	0,01	C_SLV_SX-q=1.5	-0,43	-92,70	54,64	127,36
463	1,66	C_SLV_SX-q=1.5	-0,43	-89,05	54,64	127,36
463	3,31	C_SLV_SX-q=1.5	-0,43	-85,41	54,64	127,36
463	0,01	C_SLV_SY-q=1.5	0,05	-59,91	54,64	1138,26
463	1,66	C_SLV_SY-q=1.5	0,05	-56,27	54,64	1138,26
463	3,31	C_SLV_SY-q=1.5	0,05	-52,62	54,64	1138,26
463	0,01	C_SLV_SY-q=1.5	-0,50	-98,20	54,64	108,84
463	1,66	C_SLV_SY-q=1.5	-0,50	-94,55	54,64	108,84
463	3,31	C_SLV_SY-q=1.5	-0,50	-90,90	54,64	108,84
469	0,01	C_SLU_STATICA	0,05	-219,00	54,64	1011,79
469	1,66	C_SLU_STATICA	0,05	-214,26	54,64	1011,79
469	3,31	C_SLU_STATICA	0,05	-209,52	54,64	1011,79
469	0,01	C_SLV_SX-q=1.5	0,27	-113,77	54,64	201,61
469	1,66	C_SLV_SX-q=1.5	0,27	-110,13	54,64	201,61
469	3,31	C_SLV_SX-q=1.5	0,27	-106,48	54,64	201,61
469	0,01	C_SLV_SX-q=1.5	-0,23	-154,00	54,64	239,63
469	1,66	C_SLV_SX-q=1.5	-0,23	-150,35	54,64	239,63

469	3,31	C_SLV_SX-q=1.5	-0,23	-146,71	54,64	239,63
469	0,01	C_SLV_SY-q=1.5	0,36	-109,08	54,64	153,91
469	1,66	C_SLV_SY-q=1.5	0,36	-105,43	54,64	153,91
469	3,31	C_SLV_SY-q=1.5	0,36	-101,79	54,64	153,91
469	0,01	C_SLV_SY-q=1.5	-0,31	-158,69	54,64	174,56
469	1,66	C_SLV_SY-q=1.5	-0,31	-155,05	54,64	174,56
469	3,31	C_SLV_SY-q=1.5	-0,31	-151,40	54,64	174,56
472	0,19	C_SLU_STATICA	7,62	-116,75	54,64	7,17
472	0,60	C_SLU_STATICA	7,62	-115,58	54,64	7,17
472	1,01	C_SLU_STATICA	7,62	-114,40	54,64	7,17
472	0,19	C_SLV_SX-q=1.5	33,60	-60,02	54,64	1,63
472	0,60	C_SLV_SX-q=1.5	33,60	-59,12	54,64	1,63
472	1,01	C_SLV_SX-q=1.5	33,60	-58,21	54,64	1,63
472	0,19	C_SLV_SX-q=1.5	-24,97	-83,26	54,64	2,19
472	0,60	C_SLV_SX-q=1.5	-24,97	-82,36	54,64	2,19
472	1,01	C_SLV_SX-q=1.5	-24,97	-81,45	54,64	2,19
472	0,19	C_SLV_SY-q=1.5	45,72	-57,70	54,64	1,19
472	0,60	C_SLV_SY-q=1.5	45,72	-56,79	54,64	1,19
472	1,01	C_SLV_SY-q=1.5	45,72	-55,89	54,64	1,19
472	0,19	C_SLV_SY-q=1.5	-37,09	-85,59	54,64	1,47
472	0,60	C_SLV_SY-q=1.5	-37,09	-84,68	54,64	1,47
472	1,01	C_SLV_SY-q=1.5	-37,09	-83,78	54,64	1,47
480	0,01	C_SLU_STATICA	-0,10	-220,88	54,64	525,35
480	1,66	C_SLU_STATICA	-0,10	-216,14	54,64	525,35
480	3,31	C_SLU_STATICA	-0,10	-211,40	54,64	525,35
480	0,01	C_SLV_SX-q=1.5	0,09	-122,62	54,64	607,07
480	1,66	C_SLV_SX-q=1.5	0,09	-118,98	54,64	607,07
480	3,31	C_SLV_SX-q=1.5	0,09	-115,33	54,64	607,07
480	0,01	C_SLV_SX-q=1.5	-0,21	-139,46	54,64	258,94
480	1,66	C_SLV_SX-q=1.5	-0,21	-135,81	54,64	258,94
480	3,31	C_SLV_SX-q=1.5	-0,21	-132,16	54,64	258,94
480	0,01	C_SLV_SY-q=1.5	0,15	-123,64	54,64	364,24
480	1,66	C_SLV_SY-q=1.5	0,15	-119,99	54,64	364,24
480	3,31	C_SLV_SY-q=1.5	0,15	-116,34	54,64	364,24
480	0,01	C_SLV_SY-q=1.5	-0,27	-138,44	54,64	201,61
480	1,66	C_SLV_SY-q=1.5	-0,27	-134,80	54,64	201,61
480	3,31	C_SLV_SY-q=1.5	-0,27	-131,15	54,64	201,61
481	0,19	C_SLU_STATICA	1,75	-117,87	54,64	31,29
481	0,60	C_SLU_STATICA	1,75	-116,69	54,64	31,29
481	1,01	C_SLU_STATICA	1,75	-115,51	54,64	31,29
481	0,19	C_SLV_SX-q=1.5	32,03	-63,64	54,64	1,71
481	0,60	C_SLV_SX-q=1.5	32,03	-62,73	54,64	1,71
481	1,01	C_SLV_SX-q=1.5	32,03	-61,83	54,64	1,71
481	0,19	C_SLV_SX-q=1.5	-30,06	-72,60	54,64	1,82
481	0,60	C_SLV_SX-q=1.5	-30,06	-71,69	54,64	1,82

481	1,01	C_SLV_SX-q=1.5	-30,06	-70,79	54,64	1,82
481	0,19	C_SLV_SY-q=1.5	45,00	-64,47	54,64	1,21
481	0,60	C_SLV_SY-q=1.5	45,00	-63,57	54,64	1,21
481	1,01	C_SLV_SY-q=1.5	45,00	-62,67	54,64	1,21
481	0,19	C_SLV_SY-q=1.5	-43,03	-71,76	54,64	1,27
481	0,60	C_SLV_SY-q=1.5	-43,03	-70,85	54,64	1,27
481	1,01	C_SLV_SY-q=1.5	-43,03	-69,95	54,64	1,27
484	0,19	C_SLU_STATICA	3,27	-100,43	54,64	16,70
484	0,57	C_SLU_STATICA	3,27	-99,34	54,64	16,70
484	0,95	C_SLU_STATICA	3,27	-98,25	54,64	16,70
484	0,19	C_SLV_SX-q=1.5	24,01	-49,17	54,64	2,28
484	0,57	C_SLV_SX-q=1.5	24,01	-48,34	54,64	2,28
484	0,95	C_SLV_SX-q=1.5	24,01	-47,50	54,64	2,28
484	0,19	C_SLV_SX-q=1.5	-19,86	-74,17	54,64	2,75
484	0,57	C_SLV_SX-q=1.5	-19,86	-73,34	54,64	2,75
484	0,95	C_SLV_SX-q=1.5	-19,86	-72,50	54,64	2,75
484	0,19	C_SLV_SY-q=1.5	35,60	-50,18	54,64	1,53
484	0,57	C_SLV_SY-q=1.5	35,60	-49,34	54,64	1,53
484	0,95	C_SLV_SY-q=1.5	35,60	-48,51	54,64	1,53
484	0,19	C_SLV_SY-q=1.5	-31,46	-73,17	54,64	1,74
484	0,57	C_SLV_SY-q=1.5	-31,46	-72,33	54,64	1,74
484	0,95	C_SLV_SY-q=1.5	-31,46	-71,49	54,64	1,74
486	0,00	C_SLU_STATICA	0,40	-295,29	54,64	138,32
486	0,88	C_SLU_STATICA	0,40	-292,76	54,64	138,32
486	1,76	C_SLU_STATICA	0,40	-290,24	54,64	138,32
486	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	2,50	-162,19	54,64	21,85
486	0,88	C_SLV_SX-q=1.5	2,50	-160,24	54,64	21,85
486	1,76	C_SLV_SX-q=1.5	2,50	-158,30	54,64	21,85
486	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-1,95	-187,66	54,64	28,02
486	0,88	C_SLV_SX-q=1.5	-1,95	-185,72	54,64	28,02
486	1,76	C_SLV_SX-q=1.5	-1,95	-183,77	54,64	28,02
486	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	3,45	-161,94	54,64	15,84
486	0,88	C_SLV_SY-q=1.5	3,45	-160,00	54,64	15,84
486	1,76	C_SLV_SY-q=1.5	3,45	-158,05	54,64	15,84
486	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-2,90	-187,91	54,64	18,85
486	0,88	C_SLV_SY-q=1.5	-2,90	-185,96	54,64	18,85
486	1,76	C_SLV_SY-q=1.5	-2,90	-184,02	54,64	18,85
504	0,00	C_SLU_STATICA	0,11	-53,99	54,64	520,35
504	1,51	C_SLU_STATICA	0,11	-49,66	54,64	520,35
504	3,02	C_SLU_STATICA	0,11	-45,33	54,64	520,35
504	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	0,42	-24,94	54,64	130,40
504	1,51	C_SLV_SX-q=1.5	0,42	-21,60	54,64	130,40
504	3,02	C_SLV_SX-q=1.5	0,42	-18,27	54,64	130,40
504	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,23	-44,89	54,64	235,50
504	1,51	C_SLV_SX-q=1.5	-0,23	-41,56	54,64	235,50

504	3,02	C_SLV_SX-q=1.5	-0,23	-38,23	54,64	235,50
504	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	0,50	-23,86	54,64	108,62
504	1,51	C_SLV_SY-q=1.5	0,50	-20,53	54,64	108,62
504	3,02	C_SLV_SY-q=1.5	0,50	-17,20	54,64	108,62
504	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-0,32	-45,97	54,64	172,90
504	1,51	C_SLV_SY-q=1.5	-0,32	-42,63	54,64	172,90
504	3,02	C_SLV_SY-q=1.5	-0,32	-39,30	54,64	172,90
505	0,35	C_SLU_STATICA	-0,25	4,22	54,64	216,81
505	1,45	C_SLU_STATICA	-0,25	7,37	54,64	216,81
505	2,55	C_SLU_STATICA	-0,25	10,53	54,64	216,81
505	0,35	C_SLV_SX-q=1.5	2,48	5,97	54,64	22,03
505	1,45	C_SLV_SX-q=1.5	2,48	8,40	54,64	22,03
505	2,55	C_SLV_SX-q=1.5	2,48	10,83	54,64	22,03
505	0,35	C_SLV_SX-q=1.5	-2,68	-6,21	54,64	20,42
505	1,45	C_SLV_SX-q=1.5	-2,68	-3,78	54,64	20,42
505	2,55	C_SLV_SX-q=1.5	-2,68	-1,35	54,64	20,42
505	0,35	C_SLV_SY-q=1.5	4,84	7,27	54,64	11,28
505	1,45	C_SLV_SY-q=1.5	4,84	9,70	54,64	11,28
505	2,55	C_SLV_SY-q=1.5	4,84	12,12	54,64	11,28
505	0,35	C_SLV_SY-q=1.5	-5,04	-7,50	54,64	10,84
505	1,45	C_SLV_SY-q=1.5	-5,04	-5,08	54,64	10,84
505	2,55	C_SLV_SY-q=1.5	-5,04	-2,65	54,64	10,84
538	0,01	C_SLU_STATICA	0,59	-87,19	54,64	91,98
538	1,48	C_SLU_STATICA	0,59	-82,97	54,64	91,98
538	2,95	C_SLU_STATICA	0,59	-78,74	54,64	91,98
538	0,01	C_SLV_SX-q=1.5	0,67	-46,18	54,64	81,67
538	1,48	C_SLV_SX-q=1.5	0,67	-42,93	54,64	81,67
538	2,95	C_SLV_SX-q=1.5	0,67	-39,68	54,64	81,67
538	0,01	C_SLV_SX-q=1.5	0,00	-57,32	54,64	11580,41
538	1,48	C_SLV_SX-q=1.5	0,00	-54,07	54,64	11580,41
538	2,95	C_SLV_SX-q=1.5	0,00	-50,82	54,64	11580,41
538	0,01	C_SLV_SY-q=1.5	0,84	-43,07	54,64	64,74
538	1,48	C_SLV_SY-q=1.5	0,84	-39,82	54,64	64,74
538	2,95	C_SLV_SY-q=1.5	0,84	-36,57	54,64	64,74
538	0,01	C_SLV_SY-q=1.5	-0,18	-60,43	54,64	303,54
538	1,48	C_SLV_SY-q=1.5	-0,18	-57,18	54,64	303,54
538	2,95	C_SLV_SY-q=1.5	-0,18	-53,93	54,64	303,54
549	0,25	C_SLU_STATICA	-1,54	-39,53	54,64	35,52
549	0,55	C_SLU_STATICA	-1,54	-38,67	54,64	35,52
549	0,85	C_SLU_STATICA	-1,54	-37,81	54,64	35,52
549	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	16,68	-19,38	54,64	3,28
549	0,55	C_SLV_SX-q=1.5	16,68	-18,71	54,64	3,28
549	0,85	C_SLV_SX-q=1.5	16,68	-18,05	54,64	3,28
549	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	-18,97	-24,85	54,64	2,88
549	0,55	C_SLV_SX-q=1.5	-18,97	-24,19	54,64	2,88

549	0,85	C_SLV_SX-q=1.5	-18,97	-23,53	54,64	2,88
549	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	26,77	-20,11	54,64	2,04
549	0,55	C_SLV_SY-q=1.5	26,77	-19,45	54,64	2,04
549	0,85	C_SLV_SY-q=1.5	26,77	-18,79	54,64	2,04
549	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	-29,07	-24,12	54,64	1,88
549	0,55	C_SLV_SY-q=1.5	-29,07	-23,46	54,64	1,88
549	0,85	C_SLV_SY-q=1.5	-29,07	-22,79	54,64	1,88
755	0,19	C_SLU_STATICA	0,29	-230,21	54,64	186,47
755	0,60	C_SLU_STATICA	0,29	-229,04	54,64	186,47
755	1,01	C_SLU_STATICA	0,29	-227,86	54,64	186,47
755	0,19	C_SLV_SX-q=1.5	18,43	-121,85	54,64	2,96
755	0,60	C_SLV_SX-q=1.5	18,43	-120,95	54,64	2,96
755	1,01	C_SLV_SX-q=1.5	18,43	-120,05	54,64	2,96
755	0,19	C_SLV_SX-q=1.5	-18,21	-149,49	54,64	3,00
755	0,60	C_SLV_SX-q=1.5	-18,21	-148,58	54,64	3,00
755	1,01	C_SLV_SX-q=1.5	-18,21	-147,68	54,64	3,00
755	0,19	C_SLV_SY-q=1.5	26,84	-122,50	54,64	2,04
755	0,60	C_SLV_SY-q=1.5	26,84	-121,59	54,64	2,04
755	1,01	C_SLV_SY-q=1.5	26,84	-120,69	54,64	2,04
755	0,19	C_SLV_SY-q=1.5	-26,62	-148,84	54,64	2,05
755	0,60	C_SLV_SY-q=1.5	-26,62	-147,94	54,64	2,05
755	1,01	C_SLV_SY-q=1.5	-26,62	-147,04	54,64	2,05
756	0,19	C_SLU_STATICA	5,01	-141,91	54,64	10,90
756	0,25	C_SLU_STATICA	5,01	-141,74	54,64	10,90
756	0,31	C_SLU_STATICA	5,01	-141,56	54,64	10,90
756	0,19	C_SLV_SX-q=1.5	19,22	-61,33	54,64	2,84
756	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	19,22	-61,20	54,64	2,84
756	0,31	C_SLV_SX-q=1.5	19,22	-61,07	54,64	2,84
756	0,19	C_SLV_SX-q=1.5	-12,36	-104,32	54,64	4,42
756	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	-12,36	-104,19	54,64	4,42
756	0,31	C_SLV_SX-q=1.5	-12,36	-104,06	54,64	4,42
756	0,19	C_SLV_SY-q=1.5	14,77	-63,27	54,64	3,70
756	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	14,77	-63,14	54,64	3,70
756	0,31	C_SLV_SY-q=1.5	14,77	-63,00	54,64	3,70
756	0,19	C_SLV_SY-q=1.5	-7,91	-102,39	54,64	6,91
756	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	-7,91	-102,26	54,64	6,91
756	0,31	C_SLV_SY-q=1.5	-7,91	-102,13	54,64	6,91
757	0,19	C_SLU_STATICA	0,52	-71,90	54,64	105,68
757	0,60	C_SLU_STATICA	0,52	-70,73	54,64	105,68
757	1,01	C_SLU_STATICA	0,52	-69,55	54,64	105,68
757	0,19	C_SLV_SX-q=1.5	22,72	-35,34	54,64	2,41
757	0,60	C_SLV_SX-q=1.5	22,72	-34,44	54,64	2,41
757	1,01	C_SLV_SX-q=1.5	22,72	-33,53	54,64	2,41
757	0,19	C_SLV_SX-q=1.5	-21,76	-50,07	54,64	2,51
757	0,60	C_SLV_SX-q=1.5	-21,76	-49,17	54,64	2,51

757	1,01	C_SLV_SX-q=1.5	-21,76	-48,26	54,64	2,51
757	0,19	C_SLV_SY-q=1.5	22,61	-31,18	54,64	2,42
757	0,60	C_SLV_SY-q=1.5	22,61	-30,28	54,64	2,42
757	1,01	C_SLV_SY-q=1.5	22,61	-29,37	54,64	2,42
757	0,19	C_SLV_SY-q=1.5	-21,66	-54,23	54,64	2,52
757	0,60	C_SLV_SY-q=1.5	-21,66	-53,32	54,64	2,52
757	1,01	C_SLV_SY-q=1.5	-21,66	-52,42	54,64	2,52
796	0,01	C_SLU_STATICA	0,13	-272,35	54,64	417,07
796	0,50	C_SLU_STATICA	0,13	-270,92	54,64	417,07
796	1,00	C_SLU_STATICA	0,13	-269,49	54,64	417,07
796	0,01	C_SLV_SX-q=1.5	1,06	-144,04	54,64	51,50
796	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	1,06	-142,95	54,64	51,50
796	1,00	C_SLV_SX-q=1.5	1,06	-141,85	54,64	51,50
796	0,01	C_SLV_SX-q=1.5	-0,85	-182,47	54,64	64,58
796	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	-0,85	-181,37	54,64	64,58
796	1,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,85	-180,27	54,64	64,58
796	0,01	C_SLV_SY-q=1.5	1,50	-144,48	54,64	36,33
796	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	1,50	-143,39	54,64	36,33
796	1,00	C_SLV_SY-q=1.5	1,50	-142,29	54,64	36,33
796	0,01	C_SLV_SY-q=1.5	-1,29	-182,03	54,64	42,42
796	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	-1,29	-180,93	54,64	42,42
796	1,00	C_SLV_SY-q=1.5	-1,29	-179,83	54,64	42,42
797	0,00	C_SLU_STATICA	0,13	-269,49	54,64	417,07
797	1,16	C_SLU_STATICA	0,13	-266,18	54,64	417,07
797	2,31	C_SLU_STATICA	0,13	-262,87	54,64	417,07
797	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	0,66	-142,18	54,64	82,41
797	1,16	C_SLV_SX-q=1.5	0,66	-139,63	54,64	82,41
797	2,31	C_SLV_SX-q=1.5	0,66	-137,08	54,64	82,41
797	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,45	-179,94	54,64	122,23
797	1,16	C_SLV_SX-q=1.5	-0,45	-177,39	54,64	122,23
797	2,31	C_SLV_SX-q=1.5	-0,45	-174,85	54,64	122,23
797	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	0,93	-142,64	54,64	58,50
797	1,16	C_SLV_SY-q=1.5	0,93	-140,09	54,64	58,50
797	2,31	C_SLV_SY-q=1.5	0,93	-137,54	54,64	58,50
797	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-0,72	-179,48	54,64	76,10
797	1,16	C_SLV_SY-q=1.5	-0,72	-176,94	54,64	76,10
797	2,31	C_SLV_SY-q=1.5	-0,72	-174,39	54,64	76,10

12.6 Verifica delle travi in c.a. esistenti

Di seguito si riportano le verifiche a flessione e taglio delle travi di copertura dei locali spogliatoi e di quelle di sostegno della copertura della palestra.

12.6.1 Trave 21-22-23-24-25-26

Esito verifica a taglio	1,04	verifica soddisfatta
Esito verifica a flessione	1,40	verifica soddisfatta

Frame	Station	OutputCase	V _{sd}	M _{sd}	V _{Rd}	M _{Rd}	FS	FS
Text	m	Text	KN	KN-m	KN	KN-m	Flessione	Taglio
3	0,15	C_SLU_STATICA	-47,33	-19,97	57,95	-48,48	2,43	1,22
3	0,63	C_SLU_STATICA	-34,87	-0,29	57,95	-48,48	165,40	1,66
3	1,11	C_SLU_STATICA	-22,41	13,42	57,95	48,42	3,61	2,59
3	1,59	C_SLU_STATICA	-9,94	21,16	57,95	48,42	2,29	5,83
3	2,07	C_SLU_STATICA	2,52	22,94	57,95	48,42	2,11	22,99
3	2,54	C_SLU_STATICA	14,98	18,75	57,95	48,42	2,58	3,87
3	3,02	C_SLU_STATICA	27,45	8,59	57,95	48,42	5,64	2,11
3	3,50	C_SLU_STATICA	39,91	-7,54	57,95	-48,48	6,43	1,45
3	3,98	C_SLU_STATICA	52,37	-29,63	57,95	-48,48	1,64	1,11
3	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-22,48	-4,96	57,95	-48,48	9,78	2,58
3	0,63	C_SLV_SX-q=1.5	-15,85	4,22	57,95	48,48	11,49	3,66
3	1,11	C_SLV_SX-q=1.5	-9,21	10,21	57,95	48,42	4,74	6,29
3	1,59	C_SLV_SX-q=1.5	-2,57	13,03	57,95	48,42	3,72	22,57
3	2,07	C_SLV_SX-q=1.5	4,07	12,67	57,95	48,42	3,82	14,23
3	2,54	C_SLV_SX-q=1.5	10,71	10,84	57,95	48,42	4,46	5,41
3	3,02	C_SLV_SX-q=1.5	17,35	6,70	57,95	48,42	7,23	3,34
3	3,50	C_SLV_SX-q=1.5	23,99	-0,62	57,95	-48,48	77,87	2,42
3	3,98	C_SLV_SX-q=1.5	30,63	-11,12	57,95	-48,48	4,36	1,89
3	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-27,86	-16,11	57,95	-48,48	3,01	2,08
3	0,63	C_SLV_SX-q=1.5	-21,22	-4,36	57,95	-48,48	11,12	2,73
3	1,11	C_SLV_SX-q=1.5	-14,58	4,21	57,95	48,42	11,51	3,97
3	1,59	C_SLV_SX-q=1.5	-7,94	9,60	57,95	48,42	5,04	7,30
3	2,07	C_SLV_SX-q=1.5	-1,30	11,81	57,95	48,42	4,10	44,54
3	2,54	C_SLV_SX-q=1.5	5,34	9,13	57,95	48,42	5,30	10,86
3	3,02	C_SLV_SX-q=1.5	11,98	2,42	57,95	48,42	20,03	4,84
3	3,50	C_SLV_SX-q=1.5	18,62	-7,48	57,95	-48,48	6,48	3,11
3	3,98	C_SLV_SX-q=1.5	25,25	-20,55	57,95	-48,48	2,36	2,29
3	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-21,63	-3,18	57,95	-48,48	15,27	2,68
3	0,63	C_SLV_SY-q=1.5	-14,99	5,59	57,95	48,48	8,67	3,87
3	1,11	C_SLV_SY-q=1.5	-8,35	11,18	57,95	48,42	4,33	6,94
3	1,59	C_SLV_SY-q=1.5	-1,71	13,59	57,95	48,42	3,56	33,83
3	2,07	C_SLV_SY-q=1.5	4,93	12,82	57,95	48,42	3,78	11,77
3	2,54	C_SLV_SY-q=1.5	11,56	11,11	57,95	48,42	4,36	5,01
3	3,02	C_SLV_SY-q=1.5	18,20	7,37	57,95	48,42	6,57	3,18
3	3,50	C_SLV_SY-q=1.5	24,84	0,46	57,95	48,48	105,71	2,33
3	3,98	C_SLV_SY-q=1.5	31,48	-9,63	57,95	-48,48	5,03	1,84
3	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-28,71	-17,89	57,95	-48,48	2,71	2,02
3	0,63	C_SLV_SY-q=1.5	-22,07	-5,73	57,95	-48,48	8,45	2,63
3	1,11	C_SLV_SY-q=1.5	-15,43	3,24	57,95	48,42	14,93	3,75
3	1,59	C_SLV_SY-q=1.5	-8,79	9,04	57,95	48,42	5,35	6,59
3	2,07	C_SLV_SY-q=1.5	-2,16	11,66	57,95	48,42	4,15	26,88
3	2,54	C_SLV_SY-q=1.5	4,48	8,87	57,95	48,42	5,46	12,93
3	3,02	C_SLV_SY-q=1.5	11,12	1,75	57,95	48,42	27,74	5,21

3	3,50	C_SLV_SY-q=1.5	17,76	-8,56	57,95	-48,48	5,66	3,26
3	3,98	C_SLV_SY-q=1.5	24,40	-22,04	57,95	-48,48	2,20	2,38
4	0,15	C_SLU_STATICA	-49,87	-30,42	57,95	-48,48	1,59	1,16
4	0,63	C_SLU_STATICA	-37,41	-9,53	57,95	-48,48	5,09	1,55
4	1,11	C_SLU_STATICA	-24,94	5,39	57,95	48,42	8,98	2,32
4	1,59	C_SLU_STATICA	-12,48	14,35	57,95	48,42	3,37	4,64
4	2,07	C_SLU_STATICA	-0,02	17,34	57,95	48,42	2,79	3863,18
4	2,54	C_SLU_STATICA	12,45	14,37	57,95	48,42	3,37	4,66
4	3,02	C_SLU_STATICA	24,91	5,42	57,95	48,42	8,93	2,33
4	3,50	C_SLU_STATICA	37,37	-9,49	57,95	-48,48	5,11	1,55
4	3,98	C_SLU_STATICA	49,84	-30,36	57,95	-48,48	1,60	1,16
4	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-24,10	-11,50	57,95	-48,48	4,22	2,40
4	0,63	C_SLV_SX-q=1.5	-17,46	-1,55	57,95	-48,48	31,24	3,32
4	1,11	C_SLV_SX-q=1.5	-10,82	5,22	57,95	48,42	9,28	5,35
4	1,59	C_SLV_SX-q=1.5	-4,19	8,81	57,95	48,42	5,49	13,84
4	2,07	C_SLV_SX-q=1.5	2,45	9,27	57,95	48,42	5,22	23,62
4	2,54	C_SLV_SX-q=1.5	9,09	8,87	57,95	48,42	5,46	6,37
4	3,02	C_SLV_SX-q=1.5	15,73	5,34	57,95	48,42	9,07	3,68
4	3,50	C_SLV_SX-q=1.5	22,37	-1,37	57,95	-48,48	35,46	2,59
4	3,98	C_SLV_SX-q=1.5	29,01	-11,25	57,95	-48,48	4,31	2,00
4	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-29,14	-21,16	57,95	-48,48	2,29	1,99
4	0,63	C_SLV_SX-q=1.5	-22,50	-8,80	57,95	-48,48	5,51	2,58
4	1,11	C_SLV_SX-q=1.5	-15,86	0,39	57,95	48,42	124,73	3,65
4	1,59	C_SLV_SX-q=1.5	-9,22	6,39	57,95	48,42	7,57	6,28
4	2,07	C_SLV_SX-q=1.5	-2,59	9,18	57,95	48,42	5,28	22,41
4	2,54	C_SLV_SX-q=1.5	4,05	6,46	57,95	48,42	7,49	14,30
4	3,02	C_SLV_SX-q=1.5	10,69	0,52	57,95	48,42	92,95	5,42
4	3,50	C_SLV_SX-q=1.5	17,33	-8,60	57,95	-48,48	5,64	3,34
4	3,98	C_SLV_SX-q=1.5	23,97	-20,90	57,95	-48,48	2,32	2,42
4	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-23,32	-10,02	57,95	-48,48	4,84	2,48
4	0,63	C_SLV_SY-q=1.5	-16,68	-0,45	57,95	-48,48	108,31	3,47
4	1,11	C_SLV_SY-q=1.5	-10,04	5,95	57,95	48,42	8,14	5,77
4	1,59	C_SLV_SY-q=1.5	-3,41	9,17	57,95	48,42	5,28	17,02
4	2,07	C_SLV_SY-q=1.5	3,23	9,27	57,95	48,42	5,22	17,92
4	2,54	C_SLV_SY-q=1.5	9,87	9,26	57,95	48,42	5,23	5,87
4	3,02	C_SLV_SY-q=1.5	16,51	6,10	57,95	48,42	7,93	3,51
4	3,50	C_SLV_SY-q=1.5	23,15	-0,23	57,95	-48,48	211,61	2,50
4	3,98	C_SLV_SY-q=1.5	29,79	-9,74	57,95	-48,48	4,98	1,95
4	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-29,92	-22,64	57,95	-48,48	2,14	1,94
4	0,63	C_SLV_SY-q=1.5	-23,28	-9,90	57,95	-48,48	4,90	2,49
4	1,11	C_SLV_SY-q=1.5	-16,64	-0,34	57,95	-24,67	72,03	3,48
4	1,59	C_SLV_SY-q=1.5	-10,01	6,04	57,95	48,42	8,02	5,79
4	2,07	C_SLV_SY-q=1.5	-3,37	9,17	57,95	48,42	5,28	17,22
4	2,54	C_SLV_SY-q=1.5	3,27	6,07	57,95	48,42	7,97	17,71
4	3,02	C_SLV_SY-q=1.5	9,91	-0,24	57,95	-24,67	101,36	5,85

4	3,50	C_SLV_SY-q=1.5	16,55	-9,74	57,95	-48,48	4,98	3,50
4	3,98	C_SLV_SY-q=1.5	23,19	-22,41	57,95	-48,48	2,16	2,50
8	0,15	C_SLU_STATICA	-55,54	-34,57	57,95	-48,48	1,40	1,04
8	0,62	C_SLU_STATICA	-43,28	-11,29	57,95	-48,48	4,29	1,34
8	1,09	C_SLU_STATICA	-31,01	6,21	57,95	48,42	7,80	1,87
8	1,56	C_SLU_STATICA	-18,75	17,93	57,95	48,42	2,70	3,09
8	2,03	C_SLU_STATICA	-6,48	23,87	57,95	48,42	2,03	8,94
8	2,51	C_SLU_STATICA	5,78	24,04	57,95	48,42	2,01	10,02
8	2,98	C_SLU_STATICA	18,05	18,43	57,95	48,42	2,63	3,21
8	3,45	C_SLU_STATICA	30,31	7,04	57,95	48,42	6,88	1,91
8	3,92	C_SLU_STATICA	42,57	-10,13	57,95	-48,48	4,78	1,36
8	4,39	C_SLU_STATICA	54,84	-33,08	57,95	-48,48	1,47	1,06
8	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-27,29	-13,65	57,95	-48,48	3,55	2,12
8	0,62	C_SLV_SX-q=1.5	-20,76	-2,33	57,95	-48,48	20,82	2,79
8	1,09	C_SLV_SX-q=1.5	-14,23	5,91	57,95	48,42	8,19	4,07
8	1,56	C_SLV_SX-q=1.5	-7,69	11,08	57,95	48,42	4,37	7,53
8	2,03	C_SLV_SX-q=1.5	-1,16	13,16	57,95	48,42	3,68	49,87
8	2,51	C_SLV_SX-q=1.5	5,37	13,27	57,95	48,42	3,65	10,79
8	2,98	C_SLV_SX-q=1.5	11,90	11,33	57,95	48,42	4,27	4,87
8	3,45	C_SLV_SX-q=1.5	18,44	6,32	57,95	48,42	7,66	3,14
8	3,92	C_SLV_SX-q=1.5	24,97	-1,77	57,95	-48,48	27,38	2,32
8	4,39	C_SLV_SX-q=1.5	31,50	-12,94	57,95	-48,48	3,75	1,84
8	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-31,82	-23,22	57,95	-48,48	2,09	1,82
8	0,62	C_SLV_SX-q=1.5	-25,29	-9,77	57,95	-48,48	4,96	2,29
8	1,09	C_SLV_SX-q=1.5	-18,76	0,61	57,95	48,42	79,95	3,09
8	1,56	C_SLV_SX-q=1.5	-12,23	7,90	57,95	48,42	6,13	4,74
8	2,03	C_SLV_SX-q=1.5	-5,69	12,12	57,95	48,42	3,99	10,18
8	2,51	C_SLV_SX-q=1.5	0,84	12,17	57,95	48,42	3,98	68,90
8	2,98	C_SLV_SX-q=1.5	7,37	8,10	57,95	48,42	5,98	7,86
8	3,45	C_SLV_SX-q=1.5	13,91	0,96	57,95	48,42	50,68	4,17
8	3,92	C_SLV_SX-q=1.5	20,44	-9,27	57,95	-48,48	5,23	2,84
8	4,39	C_SLV_SX-q=1.5	26,97	-22,57	57,95	-48,48	2,15	2,15
8	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-26,69	-12,38	57,95	-48,48	3,92	2,17
8	0,62	C_SLV_SY-q=1.5	-20,15	-1,34	57,95	-48,48	36,11	2,88
8	1,09	C_SLV_SY-q=1.5	-13,62	6,61	57,95	48,42	7,32	4,25
8	1,56	C_SLV_SY-q=1.5	-7,09	11,49	57,95	48,42	4,21	8,18
8	2,03	C_SLV_SY-q=1.5	-0,56	13,29	57,95	48,42	3,64	104,41
8	2,51	C_SLV_SY-q=1.5	5,98	13,43	57,95	48,42	3,61	9,69
8	2,98	C_SLV_SY-q=1.5	12,51	11,78	57,95	48,42	4,11	4,63
8	3,45	C_SLV_SY-q=1.5	19,04	7,05	57,95	48,42	6,87	3,04
8	3,92	C_SLV_SY-q=1.5	25,58	-0,76	57,95	-48,48	64,21	2,27
8	4,39	C_SLV_SY-q=1.5	32,11	-11,64	57,95	-48,48	4,17	1,80
8	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-32,43	-24,49	57,95	-48,48	1,98	1,79
8	0,62	C_SLV_SY-q=1.5	-25,90	-10,76	57,95	-48,48	4,51	2,24
8	1,09	C_SLV_SY-q=1.5	-19,36	-0,09	57,95	-24,67	262,45	2,99

8	1,56	C_SLV_SY-q=1.5	-12,83	7,49	57,95	48,42	6,46	4,52
8	2,03	C_SLV_SY-q=1.5	-6,30	12,00	57,95	48,42	4,04	9,20
8	2,51	C_SLV_SY-q=1.5	0,23	12,01	57,95	48,42	4,03	247,64
8	2,98	C_SLV_SY-q=1.5	6,77	7,66	57,95	48,42	6,32	8,56
8	3,45	C_SLV_SY-q=1.5	13,30	0,23	57,95	48,42	214,34	4,36
8	3,92	C_SLV_SY-q=1.5	19,83	-10,28	57,95	-48,48	4,71	2,92
8	4,39	C_SLV_SY-q=1.5	26,37	-23,87	57,95	-48,48	2,03	2,20
9	0,15	C_SLU_STATICA	-29,22	-24,74	57,95	-48,48	1,96	1,98
9	0,62	C_SLU_STATICA	-23,25	-12,41	57,95	-48,48	3,91	2,49
9	1,09	C_SLU_STATICA	-17,27	-2,88	57,95	-24,67	8,55	3,35
9	1,56	C_SLU_STATICA	-11,30	3,83	57,95	48,42	12,64	5,13
9	2,03	C_SLU_STATICA	-5,33	7,74	57,95	48,42	6,26	10,88
9	2,50	C_SLU_STATICA	0,65	8,84	57,95	48,42	5,48	89,70
9	2,97	C_SLU_STATICA	6,62	7,13	57,95	48,42	6,79	8,75
9	3,44	C_SLU_STATICA	12,59	2,62	57,95	48,42	18,50	4,60
9	3,91	C_SLU_STATICA	18,56	-4,70	57,95	-48,48	10,31	3,12
9	4,38	C_SLU_STATICA	24,54	-14,83	57,95	-48,48	3,27	2,36
9	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-14,33	-9,13	57,95	-48,48	5,31	4,04
9	0,62	C_SLV_SX-q=1.5	-10,95	-3,19	57,95	-48,48	15,18	5,29
9	1,09	C_SLV_SX-q=1.5	-7,57	1,16	57,95	48,42	41,70	7,65
9	1,56	C_SLV_SX-q=1.5	-4,20	3,93	57,95	48,42	12,33	13,81
9	2,03	C_SLV_SX-q=1.5	-0,82	5,11	57,95	48,42	9,47	71,01
9	2,50	C_SLV_SX-q=1.5	2,56	5,52	57,95	48,42	8,77	22,62
9	2,97	C_SLV_SX-q=1.5	5,94	5,59	57,95	48,42	8,67	9,76
9	3,44	C_SLV_SX-q=1.5	9,32	4,07	57,95	48,42	11,89	6,22
9	3,91	C_SLV_SX-q=1.5	12,70	0,97	57,95	48,48	49,82	4,56
9	4,38	C_SLV_SX-q=1.5	16,08	-3,71	57,95	-48,48	13,05	3,60
9	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-18,74	-18,70	57,95	-48,48	2,59	3,09
9	0,62	C_SLV_SX-q=1.5	-15,37	-10,68	57,95	-48,48	4,54	3,77
9	1,09	C_SLV_SX-q=1.5	-11,99	-4,25	57,95	-24,67	5,80	4,83
9	1,56	C_SLV_SX-q=1.5	-8,61	0,59	57,95	48,42	82,73	6,73
9	2,03	C_SLV_SX-q=1.5	-5,23	3,83	57,95	48,42	12,64	11,08
9	2,50	C_SLV_SX-q=1.5	-1,85	4,68	57,95	48,42	10,36	31,29
9	2,97	C_SLV_SX-q=1.5	1,53	2,69	57,95	48,42	18,00	37,95
9	3,44	C_SLV_SX-q=1.5	4,91	-0,89	57,95	-24,67	27,57	11,81
9	3,91	C_SLV_SX-q=1.5	8,28	-6,07	57,95	-48,48	7,99	7,00
9	4,38	C_SLV_SX-q=1.5	11,66	-12,83	57,95	-48,48	3,78	4,97
9	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-13,70	-7,85	57,95	-48,48	6,18	4,23
9	0,62	C_SLV_SY-q=1.5	-10,32	-2,20	57,95	-48,48	22,00	5,61
9	1,09	C_SLV_SY-q=1.5	-6,94	1,85	57,95	48,42	26,12	8,35
9	1,56	C_SLV_SY-q=1.5	-3,57	4,32	57,95	48,42	11,20	16,25
9	2,03	C_SLV_SY-q=1.5	-0,19	5,21	57,95	48,42	9,29	311,55
9	2,50	C_SLV_SY-q=1.5	3,19	5,71	57,95	48,42	8,48	18,15
9	2,97	C_SLV_SY-q=1.5	6,57	6,08	57,95	48,42	7,97	8,82
9	3,44	C_SLV_SY-q=1.5	9,95	4,86	57,95	48,42	9,96	5,82

9	3,91	C_SLV_SY-q=1.5	13,33	2,06	57,95	48,48	23,58	4,35
9	4,38	C_SLV_SY-q=1.5	16,71	-2,34	57,95	-48,48	20,76	3,47
9	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-19,38	-19,98	57,95	-48,48	2,43	2,99
9	0,62	C_SLV_SY-q=1.5	-16,00	-11,67	57,95	-48,48	4,15	3,62
9	1,09	C_SLV_SY-q=1.5	-12,62	-4,95	57,95	-24,67	4,99	4,59
9	1,56	C_SLV_SY-q=1.5	-9,24	0,19	57,95	48,42	256,05	6,27
9	2,03	C_SLV_SY-q=1.5	-5,86	3,73	57,95	48,42	12,97	9,89
9	2,50	C_SLV_SY-q=1.5	-2,48	4,49	57,95	48,42	10,79	23,35
9	2,97	C_SLV_SY-q=1.5	0,90	2,20	57,95	48,42	22,01	64,67
9	3,44	C_SLV_SY-q=1.5	4,28	-1,68	57,95	-24,67	14,67	13,56
9	3,91	C_SLV_SY-q=1.5	7,65	-7,15	57,95	-48,48	6,78	7,57
9	4,38	C_SLV_SY-q=1.5	11,03	-14,21	57,95	-48,48	3,41	5,25
151	0,15	C_SLU_STATICA	-28,16	-16,94	57,95	-48,48	2,86	2,06
151	0,61	C_SLU_STATICA	-22,27	-5,25	57,95	-48,48	9,23	2,60
151	1,08	C_SLU_STATICA	-16,38	3,70	57,95	48,42	13,08	3,54
151	1,54	C_SLU_STATICA	-10,50	9,93	57,95	48,42	4,88	5,52
151	2,00	C_SLU_STATICA	-4,61	13,43	57,95	48,42	3,61	12,58
151	2,47	C_SLU_STATICA	1,28	14,20	57,95	48,42	3,41	45,24
151	2,93	C_SLU_STATICA	7,17	12,24	57,95	48,42	3,96	8,08
151	3,39	C_SLU_STATICA	13,06	7,55	57,95	48,42	6,41	4,44
151	3,86	C_SLU_STATICA	18,95	0,14	57,95	48,48	344,81	3,06
151	4,32	C_SLU_STATICA	24,83	-10,00	57,95	-48,48	4,85	2,33
151	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-13,45	-4,71	57,95	-48,48	10,30	4,31
151	0,61	C_SLV_SX-q=1.5	-10,12	0,76	57,95	48,48	64,16	5,72
151	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	-6,79	4,67	57,95	48,42	10,36	8,53
151	1,54	C_SLV_SX-q=1.5	-3,46	7,05	57,95	48,42	6,87	16,74
151	2,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,13	7,89	57,95	48,42	6,14	445,75
151	2,47	C_SLV_SX-q=1.5	3,20	9,12	57,95	48,42	5,31	18,11
151	2,93	C_SLV_SX-q=1.5	6,53	9,24	57,95	48,42	5,24	8,87
151	3,39	C_SLV_SX-q=1.5	9,86	7,82	57,95	48,42	6,19	5,88
151	3,86	C_SLV_SX-q=1.5	13,19	4,85	57,95	48,48	9,99	4,39
151	4,32	C_SLV_SX-q=1.5	16,52	0,34	57,95	48,48	140,77	3,51
151	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-18,58	-14,62	57,95	-48,48	3,32	3,12
151	0,61	C_SLV_SX-q=1.5	-15,25	-6,79	57,95	-48,48	7,14	3,80
151	1,08	C_SLV_SX-q=1.5	-11,92	-0,50	57,95	-24,67	49,84	4,86
151	1,54	C_SLV_SX-q=1.5	-8,59	4,25	57,95	48,42	11,38	6,75
151	2,00	C_SLV_SX-q=1.5	-5,25	7,46	57,95	48,42	6,49	11,03
151	2,47	C_SLV_SX-q=1.5	-1,92	7,17	57,95	48,42	6,75	30,12
151	2,93	C_SLV_SX-q=1.5	1,41	4,91	57,95	48,42	9,85	41,19
151	3,39	C_SLV_SX-q=1.5	4,74	1,12	57,95	48,42	43,34	12,23
151	3,86	C_SLV_SX-q=1.5	8,07	-4,22	57,95	-48,48	11,48	7,18
151	4,32	C_SLV_SX-q=1.5	11,40	-11,11	57,95	-48,48	4,36	5,08
151	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-13,13	-4,11	57,95	-48,48	11,79	4,41
151	0,61	C_SLV_SY-q=1.5	-9,80	1,20	57,95	48,48	40,46	5,91
151	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	-6,47	4,97	57,95	48,42	9,75	8,96

151	1,54	C_SLV_SY-q=1.5	-3,14	7,19	57,95	48,42	6,73	18,48
151	2,00	C_SLV_SY-q=1.5	0,19	7,88	57,95	48,42	6,14	298,70
151	2,47	C_SLV_SY-q=1.5	3,53	9,28	57,95	48,42	5,22	16,44
151	2,93	C_SLV_SY-q=1.5	6,86	9,55	57,95	48,42	5,07	8,45
151	3,39	C_SLV_SY-q=1.5	10,19	8,28	57,95	48,42	5,85	5,69
151	3,86	C_SLV_SY-q=1.5	13,52	5,46	57,95	48,48	8,87	4,29
151	4,32	C_SLV_SY-q=1.5	16,85	1,10	57,95	48,48	43,89	3,44
151	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-18,90	-15,22	57,95	-48,48	3,19	3,07
151	0,61	C_SLV_SY-q=1.5	-15,57	-7,23	57,95	-48,48	6,71	3,72
151	1,08	C_SLV_SY-q=1.5	-12,24	-0,79	57,95	-24,67	31,33	4,73
151	1,54	C_SLV_SY-q=1.5	-8,91	4,11	57,95	48,42	11,78	6,50
151	2,00	C_SLV_SY-q=1.5	-5,58	7,46	57,95	48,42	6,49	10,39
151	2,47	C_SLV_SY-q=1.5	-2,25	7,01	57,95	48,42	6,91	25,78
151	2,93	C_SLV_SY-q=1.5	1,08	4,61	57,95	48,42	10,51	53,56
151	3,39	C_SLV_SY-q=1.5	4,41	0,66	57,95	48,42	73,62	13,13
151	3,86	C_SLV_SY-q=1.5	7,74	-4,83	57,95	-48,48	10,03	7,48
151	4,32	C_SLV_SY-q=1.5	11,07	-11,87	57,95	-48,48	4,09	5,23

12.6.2 Trave 27-28-29 liv 150

Esito verifica a taglio **1,80** verifica soddisfatta
Esito verifica a flessione **1,47** verifica soddisfatta

Frame	Station	OutputCase	V _{sd}	M _{sd}	V _{Rd}	M _{Rd}	FS	FS
Text	m	Text	KN	KN-m	KN	KN-m	Flessione	Taglio
553	0,15	C_SLU_STATICA	-23,54	0,01	57,95	31,95	2985,98	2,46
553	0,45	C_SLU_STATICA	-19,76	6,44	57,95	31,95	4,96	2,93
553	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-2,56	14,51	57,95	31,95	2,20	22,64
553	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	-0,43	14,97	57,95	31,95	2,13	136,35
553	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-24,65	-14,30	57,95	-31,95	2,23	2,35
553	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	-22,52	-7,31	57,95	-31,95	4,37	2,57
553	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	2,12	20,57	57,95	31,95	1,55	27,32
553	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	4,26	19,63	57,95	31,95	1,63	13,62
553	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-29,33	-20,36	57,95	-31,95	1,57	1,98
553	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	-27,20	-11,97	57,95	-31,95	2,67	2,13
555	0,00	C_SLU_STATICA	-11,92	7,17	57,95	31,95	4,45	4,86
555	0,45	C_SLU_STATICA	-6,24	11,23	57,95	31,95	2,84	9,29
555	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	1,77	15,04	57,95	31,95	2,12	32,83
555	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	4,98	13,55	57,95	31,95	2,36	11,64
555	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-15,27	-6,54	57,95	-31,95	4,89	3,80
555	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	-12,06	-0,44	57,95	-31,95	72,19	4,81
555	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	5,34	19,55	57,95	31,95	1,63	10,86
555	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	8,55	16,46	57,95	31,95	1,94	6,78
555	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-18,84	-11,05	57,95	-31,95	2,89	3,08
555	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	-15,63	-3,35	57,95	-31,95	9,53	3,71
695	0,00	C_SLU_STATICA	-6,47	11,59	57,95	31,95	2,76	8,95

695	0,45	C_SLU_STATICA	-0,79	13,22	57,95	31,95	2,42	73,17
695	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	2,25	13,52	57,95	31,95	2,36	25,73
695	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	5,47	11,82	57,95	31,95	2,70	10,60
695	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-9,45	-0,01	57,95	-31,95	3472,83	6,13
695	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	-6,24	3,48	57,95	31,95	9,19	9,29
695	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	4,69	16,34	57,95	31,95	1,96	12,35
695	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	7,91	13,53	57,95	31,95	2,36	7,33
695	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-11,89	-2,82	57,95	-31,95	11,32	4,87
695	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	-8,68	1,76	57,95	31,95	18,11	6,68
696	0,00	C_SLU_STATICA	-3,90	13,41	57,95	31,95	2,38	14,88
696	0,45	C_SLU_STATICA	1,79	13,88	57,95	31,95	2,30	32,45
696	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	1,63	11,74	57,95	31,95	2,72	35,46
696	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	4,85	10,34	57,95	31,95	3,09	11,96
696	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-5,88	3,77	57,95	31,95	8,47	9,85
696	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	-2,67	5,64	57,95	31,95	5,66	21,71
696	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	3,18	13,37	57,95	31,95	2,39	18,20
696	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	6,40	11,25	57,95	31,95	2,84	9,06
696	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-7,43	2,14	57,95	31,95	14,92	7,80
696	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	-4,22	4,73	57,95	31,95	6,76	13,73
697	0,00	C_SLU_STATICA	-2,15	13,95	57,95	31,95	2,29	26,91
697	0,45	C_SLU_STATICA	3,53	13,64	57,95	31,95	2,34	16,43
697	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	1,48	10,25	57,95	31,95	3,12	39,21
697	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	4,69	8,97	57,95	31,95	3,56	12,35
697	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-3,74	5,80	57,95	31,95	5,51	15,49
697	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	-0,53	6,66	57,95	31,95	4,80	109,54
697	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	2,55	11,11	57,95	31,95	2,88	22,75
697	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	5,76	9,30	57,95	31,95	3,43	10,06
697	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-4,81	4,94	57,95	31,95	6,47	12,04
697	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	-1,60	6,32	57,95	31,95	5,05	36,26
701	0,00	C_SLU_STATICA	-0,20	13,60	57,95	31,95	2,35	285,46
701	0,45	C_SLU_STATICA	5,48	12,42	57,95	31,95	2,57	10,58
701	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	2,14	8,85	57,95	31,95	3,61	27,05
701	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	5,36	7,64	57,95	31,95	4,18	10,82
701	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-2,16	6,72	57,95	31,95	4,75	26,89
701	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	1,06	6,49	57,95	31,95	4,92	54,77
701	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	3,02	9,12	57,95	31,95	3,50	19,21
701	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	6,23	7,53	57,95	31,95	4,24	9,30
701	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-3,03	6,44	57,95	31,95	4,96	19,13
701	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	0,18	6,61	57,95	31,95	4,84	314,93
702	0,00	C_SLU_STATICA	2,69	12,24	57,95	31,95	2,61	21,58
702	0,45	C_SLU_STATICA	8,37	9,77	57,95	31,95	3,27	6,93
702	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	3,98	7,56	57,95	31,95	4,22	14,55
702	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	7,20	6,83	57,95	31,95	4,68	8,05
702	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,63	6,36	57,95	31,95	5,03	92,42
702	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	2,59	4,15	57,95	31,95	7,70	22,40

702	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	4,91	7,48	57,95	31,95	4,27	11,79
702	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	8,13	7,25	57,95	31,95	4,41	7,13
702	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-1,56	6,44	57,95	31,95	4,96	37,19
702	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	1,66	3,74	57,95	31,95	8,55	35,01
703	0,00	C_SLU_STATICA	7,41	9,42	57,95	31,95	3,39	7,83
703	0,45	C_SLU_STATICA	13,09	4,84	57,95	31,95	6,59	4,43
703	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	7,59	6,74	57,95	31,95	4,74	7,63
703	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	10,81	5,36	57,95	31,95	5,97	5,36
703	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	1,31	3,83	57,95	31,95	8,33	44,40
703	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	4,52	-0,20	57,95	-31,95	161,36	12,83
703	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	8,85	7,21	57,95	31,95	4,43	6,55
703	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	12,06	6,43	57,95	31,95	4,97	4,80
703	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	0,05	3,36	57,95	31,95	9,50	1232,93
703	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	3,26	-1,27	57,95	-31,95	25,14	17,78
704	0,00	C_SLU_STATICA	15,42	4,24	57,95	31,95	7,53	3,76
704	0,45	C_SLU_STATICA	21,10	-3,92	57,95	-31,95	8,16	2,75
704	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	13,86	5,14	57,95	31,95	6,21	4,18
704	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	17,07	2,38	57,95	31,95	13,44	3,39
704	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	4,49	-0,69	57,95	-31,95	46,08	12,91
704	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	7,70	-7,57	57,95	-31,95	4,22	7,52
704	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	15,70	6,27	57,95	31,95	5,09	3,69
704	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	18,91	4,36	57,95	31,95	7,34	3,06
704	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	2,64	-1,83	57,95	-31,95	17,50	21,92
704	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	5,86	-9,54	57,95	-31,95	3,35	9,89
705	0,00	C_SLU_STATICA	28,39	-4,87	57,95	-31,95	6,57	2,04
705	0,30	C_SLU_STATICA	32,16	-13,86	57,95	-31,95	2,31	1,80
705	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	24,07	2,04	57,95	31,95	15,65	2,41
705	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	26,21	-1,15	57,95	-31,95	27,66	2,21
705	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	9,63	-8,35	57,95	-31,95	3,83	6,02
705	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	11,77	-15,80	57,95	-31,95	2,02	4,92
705	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	26,87	4,11	57,95	31,95	7,77	2,16
705	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	29,00	1,75	57,95	31,95	18,23	2,00
705	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	6,84	-10,42	57,95	-31,95	3,07	8,48
705	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	8,97	-18,71	57,95	-31,95	1,71	6,46
706	0,15	C_SLU_STATICA	-31,58	-13,22	57,95	-31,95	2,42	1,83
706	0,45	C_SLU_STATICA	-27,73	-4,23	57,95	-31,95	7,55	2,09
706	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-10,64	-0,05	57,95	-31,95	590,57	5,45
706	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	-8,46	2,86	57,95	31,95	11,17	6,85
706	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-26,77	-16,19	57,95	-31,95	1,97	2,16
706	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	-24,59	-8,43	57,95	-31,95	3,79	2,36
706	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-7,22	3,39	57,95	31,95	9,43	8,03
706	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	-5,04	5,26	57,95	31,95	6,08	11,50
706	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-30,19	-19,63	57,95	-31,95	1,63	1,92
706	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	-28,01	-10,83	57,95	-31,95	2,95	2,07
707	0,00	C_SLU_STATICA	-20,64	-3,31	57,95	-31,95	9,64	2,81

707	0,45	C_SLU_STATICA	-14,88	4,73	57,95	31,95	6,75	3,89
707	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-6,56	3,16	57,95	31,95	10,11	8,83
707	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	-3,31	5,44	57,95	31,95	5,87	17,53
707	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-17,77	-7,63	57,95	-31,95	4,19	3,26
707	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	-14,51	-0,37	57,95	-31,95	87,22	3,99
707	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-4,17	5,45	57,95	31,95	5,87	13,90
707	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	-0,91	6,62	57,95	31,95	4,82	63,47
707	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-20,16	-9,92	57,95	-31,95	3,22	2,87
707	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	-16,90	-1,55	57,95	-31,95	20,62	3,43
708	0,00	C_SLU_STATICA	-12,86	5,31	57,95	31,95	6,01	4,51
708	0,45	C_SLU_STATICA	-7,10	9,84	57,95	31,95	3,25	8,16
708	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-3,70	5,62	57,95	31,95	5,68	15,65
708	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	-0,45	6,71	57,95	31,95	4,76	129,93
708	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-11,46	0,14	57,95	31,95	220,65	5,06
708	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	-8,21	4,46	57,95	31,95	7,17	7,06
708	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-2,03	6,73	57,95	31,95	4,75	28,53
708	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	1,23	7,00	57,95	31,95	4,56	47,27
708	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-13,13	-0,96	57,95	-31,95	33,22	4,41
708	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	-9,88	4,16	57,95	31,95	7,68	5,87
709	0,00	C_SLU_STATICA	-8,50	10,17	57,95	31,95	3,14	6,81
709	0,45	C_SLU_STATICA	-2,75	12,72	57,95	31,95	2,51	21,09
709	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-2,14	6,80	57,95	31,95	4,70	27,13
709	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	1,12	8,19	57,95	31,95	3,90	51,74
709	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-7,94	4,77	57,95	31,95	6,70	7,30
709	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	-4,68	6,46	57,95	31,95	4,94	12,38
709	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-0,87	7,02	57,95	31,95	4,55	66,45
709	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	2,38	8,34	57,95	31,95	3,83	24,31
709	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-9,20	4,55	57,95	31,95	7,02	6,30
709	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	-5,94	6,32	57,95	31,95	5,05	9,75
710	0,00	C_SLU_STATICA	-6,23	12,91	57,95	31,95	2,47	9,31
710	0,45	C_SLU_STATICA	-0,47	14,43	57,95	31,95	2,21	123,56
710	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,99	8,40	57,95	31,95	3,80	58,65
710	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	2,27	10,43	57,95	31,95	3,06	25,54
710	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-6,50	6,50	57,95	31,95	4,92	8,92
710	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	-3,24	6,38	57,95	31,95	5,01	17,89
710	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	0,22	8,60	57,95	31,95	3,71	262,21
710	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	3,48	11,25	57,95	31,95	2,84	16,66
710	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-7,71	6,29	57,95	31,95	5,08	7,52
710	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	-4,45	5,56	57,95	31,95	5,74	13,03
711	0,00	C_SLU_STATICA	-5,11	14,49	57,95	31,95	2,20	11,34
711	0,45	C_SLU_STATICA	0,65	15,50	57,95	31,95	2,06	89,56
711	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	0,17	10,60	57,95	31,95	3,01	349,08
711	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	3,42	12,74	57,95	31,95	2,51	16,93
711	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-6,49	6,30	57,95	31,95	5,07	8,93
711	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	-3,23	5,55	57,95	31,95	5,76	17,93

711	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	1,62	11,48	57,95	31,95	2,78	35,70
711	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	4,88	14,31	57,95	31,95	2,23	11,87
711	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-7,95	5,43	57,95	31,95	5,89	7,29
711	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	-4,69	3,99	57,95	31,95	8,02	12,36
712	0,00	C_SLU_STATICA	-4,19	15,50	57,95	31,95	2,06	13,83
712	0,45	C_SLU_STATICA	1,57	16,09	57,95	31,95	1,99	36,98
712	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	1,88	12,90	57,95	31,95	2,48	30,91
712	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	5,13	15,45	57,95	31,95	2,07	11,29
712	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-7,34	5,41	57,95	31,95	5,91	7,90
712	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	-4,08	3,86	57,95	31,95	8,29	14,19
712	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	3,87	14,53	57,95	31,95	2,20	14,96
712	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	7,13	18,00	57,95	31,95	1,77	8,13
712	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-9,34	3,78	57,95	31,95	8,46	6,21
712	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	-6,08	1,30	57,95	31,95	24,51	9,53
713	0,00	C_SLU_STATICA	-2,86	15,32	57,95	31,95	2,09	20,30
713	0,45	C_SLU_STATICA	2,90	15,31	57,95	31,95	2,09	19,97
713	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	3,91	15,05	57,95	31,95	2,12	14,81
713	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	7,17	17,74	57,95	31,95	1,80	8,08
713	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-7,62	3,36	57,95	31,95	9,50	7,61
713	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	-4,36	0,88	57,95	31,95	36,49	13,29
713	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	6,54	17,64	57,95	31,95	1,81	8,86
713	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	9,79	21,52	57,95	31,95	1,48	5,92
713	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-10,24	0,78	57,95	31,95	40,95	5,66
713	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	-6,99	-2,91	57,95	-31,95	11,00	8,30
715	0,00	C_SLU_STATICA	26,54	5,09	57,95	31,95	6,28	2,18
715	0,30	C_SLU_STATICA	30,39	-3,54	57,95	-31,95	9,04	1,91
715	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	22,84	14,78	57,95	31,95	2,16	2,54
715	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	25,02	11,84	57,95	31,95	2,70	2,32
715	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	8,28	-8,07	57,95	-31,95	3,96	7,00
715	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	10,46	-15,22	57,95	-31,95	2,10	5,54
715	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	25,37	19,78	57,95	31,95	1,62	2,28
715	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	27,54	17,63	57,95	31,95	1,81	2,10
715	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	5,76	-13,07	57,95	-31,95	2,44	10,06
715	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	7,94	-21,01	57,95	-31,95	1,52	7,30
859	0,00	C_SLU_STATICA	6,83	14,41	57,95	31,95	2,22	8,48
859	0,23	C_SLU_STATICA	9,71	12,54	57,95	31,95	2,55	5,97
859	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	7,72	17,47	57,95	31,95	1,83	7,51
859	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	9,35	17,20	57,95	31,95	1,86	6,20
859	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	0,19	0,11	57,95	31,95	290,19	298,70
859	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	1,82	-1,78	57,95	-31,95	17,94	31,80
859	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	9,12	21,35	57,95	31,95	1,50	6,35
859	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	10,75	21,41	57,95	31,95	1,49	5,39
859	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-1,21	-3,77	57,95	-31,95	8,47	48,01
859	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	0,42	-5,99	57,95	-31,95	5,33	137,64
860	0,00	C_SLU_STATICA	14,53	10,94	57,95	31,95	2,92	3,99

860	0,23	C_SLU_STATICA	17,41	7,32	57,95	31,95	4,37	3,33
860	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	13,33	17,07	57,95	31,95	1,87	4,35
860	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	14,96	16,00	57,95	31,95	2,00	3,87
860	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	3,69	-3,51	57,95	-31,95	9,09	15,69
860	0,23	C_SLV_SX-q=1.5	5,32	-6,67	57,95	-31,95	4,79	10,89
860	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	15,20	21,68	57,95	31,95	1,47	3,81
860	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	16,83	21,05	57,95	31,95	1,52	3,44
860	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	1,82	-8,12	57,95	-31,95	3,93	31,89
860	0,23	C_SLV_SY-q=1.5	3,45	-11,72	57,95	-31,95	2,73	16,82

12.6.3 Trave 27-28-29 liv 270

Esito verifica a taglio			1,59	verifica soddisfatta				
Esito verifica a flessione			1,07	verifica soddisfatta				
Frame	Station	OutputCase	V _{sd}	M _{sd}	V _{Rd}	M _{Rd}	FS	FS
Text	m	Text	KN	KN-m	KN	KN-m	Flessione	Taglio
733	0,15	C_SLU_STATICA	-23,09	1,87	57,95	49,41	26,37	2,51
733	0,45	C_SLU_STATICA	-17,77	7,94	57,95	49,41	6,22	3,26
733	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-0,96	15,40	57,95	49,41	3,21	60,30
733	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	1,97	15,26	57,95	49,41	3,24	29,47
733	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-25,50	-13,11	57,95	-49,41	3,77	2,27
733	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	-22,57	-5,98	57,95	-49,41	8,27	2,57
733	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	4,18	21,36	57,95	49,41	2,31	13,86
733	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	7,11	19,69	57,95	49,41	2,51	8,15
733	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-30,64	-19,07	57,95	-49,41	2,59	1,89
733	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	-27,72	-10,41	57,95	-49,41	4,75	2,09
735	0,00	C_SLU_STATICA	-12,39	9,09	57,95	49,41	5,43	4,68
735	0,45	C_SLU_STATICA	-4,39	12,84	57,95	49,04	3,82	13,21
735	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	1,21	15,35	57,95	49,41	3,22	48,01
735	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	5,61	13,84	57,95	49,04	3,54	10,33
735	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-14,98	-4,75	57,95	-49,41	10,40	3,87
735	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	-10,57	0,95	57,95	49,04	51,70	5,48
735	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	4,64	19,54	57,95	49,41	2,53	12,48
735	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	9,05	16,49	57,95	49,04	2,97	6,40
735	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-18,41	-8,94	57,95	-49,41	5,53	3,15
735	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	-14,01	-1,70	57,95	-18,32	10,77	4,14
737	0,00	C_SLU_STATICA	-7,70	13,43	57,95	49,04	3,65	7,53
737	0,45	C_SLU_STATICA	0,31	15,08	57,95	49,04	3,25	187,53
737	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	0,88	13,83	57,95	49,04	3,55	66,00
737	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	5,28	12,47	57,95	49,04	3,93	10,97
737	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-9,32	1,62	57,95	49,04	30,36	6,22
737	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	-4,91	4,78	57,95	49,04	10,27	11,80
737	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	3,05	16,33	57,95	49,04	3,00	19,01
737	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	7,45	13,99	57,95	49,04	3,51	7,77
737	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-11,49	-0,88	57,95	-18,32	20,70	5,05
737	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	-7,08	3,25	57,95	49,04	15,07	8,18

742	0,00	C_SLU_STATICA	-5,47	15,39	57,95	49,04	3,19	10,59
742	0,45	C_SLU_STATICA	2,53	16,05	57,95	49,04	3,06	22,90
742	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	0,06	12,40	57,95	49,04	3,96	999,10
742	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	4,46	11,42	57,95	49,04	4,29	12,98
742	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-6,02	5,21	57,95	49,04	9,42	9,63
742	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	-1,61	6,88	57,95	49,04	7,13	35,99
742	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	1,35	13,81	57,95	49,04	3,55	42,86
742	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	5,76	12,23	57,95	49,04	4,01	10,06
742	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-7,31	3,80	57,95	49,04	12,92	7,93
742	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	-2,91	6,06	57,95	49,04	8,09	19,95
760	0,00	C_SLU_STATICA	-3,63	16,18	57,95	49,04	3,03	15,98
760	0,45	C_SLU_STATICA	4,38	16,01	57,95	49,04	3,06	13,24
760	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	0,17	11,33	57,95	49,04	4,33	349,08
760	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	4,57	10,33	57,95	49,04	4,75	12,68
760	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-4,06	7,11	57,95	49,04	6,90	14,26
760	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	0,34	7,88	57,95	49,04	6,23	169,44
760	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	1,05	12,06	57,95	49,04	4,06	55,14
760	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	5,46	10,64	57,95	49,04	4,61	10,62
760	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-4,95	6,37	57,95	49,04	7,70	11,71
760	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	-0,54	7,56	57,95	49,04	6,49	106,72
761	0,00	C_SLU_STATICA	-1,43	15,93	57,95	49,04	3,08	40,67
761	0,45	C_SLU_STATICA	6,58	14,78	57,95	49,04	3,32	8,81
761	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	1,17	10,15	57,95	49,04	4,83	49,53
761	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	5,58	8,91	57,95	49,04	5,50	10,39
761	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-2,58	7,96	57,95	49,04	6,16	22,48
761	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	1,83	7,87	57,95	49,04	6,23	31,72
761	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	1,93	10,40	57,95	49,04	4,72	30,07
761	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	6,33	8,81	57,95	49,04	5,57	9,15
761	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-3,34	7,72	57,95	49,04	6,35	17,38
761	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	1,07	7,97	57,95	49,04	6,16	54,16
774	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	3,29	5,58	57,95	49,04	8,78	17,61
774	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	4,23	8,64	57,95	49,04	5,67	13,69
774	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	8,64	8,29	57,95	49,04	5,92	6,71
774	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-1,98	7,78	57,95	49,04	6,30	29,22
774	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	2,42	5,16	57,95	49,04	9,50	23,93
775	0,00	C_SLU_STATICA	6,96	11,28	57,95	49,04	4,35	8,33
775	0,45	C_SLU_STATICA	14,96	6,38	57,95	49,41	7,74	3,87
775	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	7,43	7,69	57,95	49,04	6,38	7,80
775	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	11,84	6,30	57,95	49,41	7,84	4,90
775	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	0,73	5,06	57,95	49,41	9,76	78,95
775	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	5,14	0,83	57,95	49,41	59,60	11,27
775	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	8,70	8,20	57,95	49,41	6,03	6,66
775	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	13,11	7,41	57,95	49,41	6,66	4,42
775	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-0,54	4,56	57,95	49,41	10,84	107,91
775	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	3,87	-0,28	57,95	-49,41	176,40	14,98

776	0,00	C_SLU_STATICA	15,98	5,33	57,95	49,41	9,28	3,63
776	0,45	C_SLU_STATICA	23,98	-3,60	57,95	-49,41	13,71	2,42
776	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	14,51	5,94	57,95	49,41	8,31	3,99
776	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	18,91	3,15	57,95	49,41	15,70	3,06
776	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	3,99	-0,02	57,95	-49,41	2050,21	14,53
776	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	8,39	-7,46	57,95	-18,32	2,45	6,90
776	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	16,47	7,15	57,95	49,41	6,91	3,52
776	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	20,88	5,25	57,95	49,04	9,35	2,78
776	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	2,02	-1,23	57,95	-49,41	40,20	28,66
776	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	6,43	-9,56	57,95	-18,32	1,92	9,01
777	0,00	C_SLU_STATICA	31,19	-5,32	57,95	-49,41	9,28	1,86
777	0,30	C_SLU_STATICA	36,50	-15,38	57,95	-49,41	3,21	1,59
777	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	26,40	2,56	57,95	49,41	19,27	2,19
777	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	29,33	-0,71	57,95	-49,41	69,26	1,98
777	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	9,53	-8,85	57,95	-18,32	2,07	6,08
777	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	12,46	-17,12	57,95	-18,32	1,07	4,65
777	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	29,54	4,81	57,95	49,04	10,19	1,96
777	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	32,46	2,47	57,95	49,04	19,83	1,78
777	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	6,40	-11,10	57,95	-18,32	1,65	9,06
777	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	9,32	-16,24	57,95	-18,32	1,13	6,21
778	0,15	C_SLU_STATICA	-35,03	-14,64	57,95	-49,41	3,37	1,65
778	0,45	C_SLU_STATICA	-29,60	-4,85	57,95	-49,41	10,18	1,96
778	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-12,91	-1,97	57,95	-49,41	25,09	4,49
778	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	-9,93	1,51	57,95	49,41	32,75	5,84
778	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-27,11	-15,04	57,95	-49,41	3,28	2,14
778	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	-24,13	-7,30	57,95	-49,41	6,77	2,40
778	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-9,79	0,89	57,95	49,41	55,69	5,92
778	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	-6,80	3,41	57,95	49,41	14,49	8,52
778	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-30,24	-17,90	57,95	-49,41	2,76	1,92
778	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	-27,25	-9,20	57,95	-49,41	5,37	2,13
779	0,00	C_SLU_STATICA	-22,69	-3,27	57,95	-49,41	15,13	2,55
779	0,45	C_SLU_STATICA	-14,58	5,17	57,95	49,04	9,48	3,98
779	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-8,86	2,09	57,95	49,41	23,69	6,54
779	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	-4,39	5,13	57,95	49,04	9,55	13,19
779	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-16,90	-6,07	57,95	-49,41	8,14	3,43
779	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	-12,43	0,53	57,95	49,04	93,07	4,66
779	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-7,08	3,84	57,95	49,41	12,87	8,19
779	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	-2,62	6,06	57,95	49,04	8,09	22,16
779	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-18,67	-7,82	57,95	-49,41	6,32	3,10
779	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	-14,21	-0,40	57,95	-18,32	46,03	4,08
780	0,00	C_SLU_STATICA	-13,78	6,11	57,95	49,04	8,02	4,21
780	0,45	C_SLU_STATICA	-5,67	10,52	57,95	49,04	4,66	10,22
780	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-5,27	5,48	57,95	49,04	8,94	10,99
780	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	-0,81	6,97	57,95	49,04	7,04	71,63
780	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-10,27	1,25	57,95	49,04	39,24	5,64

780	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	-5,80	4,79	57,95	49,04	10,25	9,98
780	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-4,16	6,32	57,95	49,04	7,76	13,92
780	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	0,30	7,25	57,95	49,04	6,76	192,52
780	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-11,38	0,42	57,95	49,04	117,94	5,09
780	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	-6,91	4,50	57,95	49,04	10,90	8,38
781	0,00	C_SLU_STATICA	-8,59	11,01	57,95	49,04	4,45	6,75
781	0,45	C_SLU_STATICA	-0,48	13,07	57,95	49,04	3,75	121,23
781	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-3,12	7,12	57,95	49,04	6,89	18,60
781	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	1,35	7,88	57,95	49,04	6,23	42,96
781	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-6,49	5,20	57,95	49,04	9,44	8,94
781	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	-2,02	6,76	57,95	49,04	7,25	28,69
781	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-2,36	7,33	57,95	49,04	6,69	24,54
781	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	2,10	7,80	57,95	49,04	6,29	27,55
781	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-7,24	4,99	57,95	49,04	9,84	8,00
781	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	-2,77	6,84	57,95	49,04	7,17	20,89
782	0,00	C_SLU_STATICA	-5,13	13,26	57,95	49,04	3,70	11,30
782	0,45	C_SLU_STATICA	2,98	13,75	57,95	49,04	3,57	19,43
782	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-1,37	8,00	57,95	49,04	6,13	42,24
782	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	3,09	8,63	57,95	49,04	5,68	18,74
782	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-4,27	6,85	57,95	49,04	7,15	13,57
782	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	0,19	6,75	57,95	49,04	7,27	298,70
782	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-0,72	7,95	57,95	49,04	6,17	80,15
782	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	3,74	8,96	57,95	49,04	5,48	15,49
782	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-4,92	6,90	57,95	49,04	7,11	11,78
782	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	-0,46	6,43	57,95	49,04	7,63	127,36
791	0,00	C_SLU_STATICA	-2,31	13,69	57,95	49,04	3,58	25,12
791	0,45	C_SLU_STATICA	5,80	12,89	57,95	49,04	3,80	9,98
791	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	0,41	8,70	57,95	49,04	5,64	140,99
791	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	4,88	8,87	57,95	49,04	5,53	11,88
791	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-2,83	6,61	57,95	49,04	7,42	20,45
791	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	1,63	5,51	57,95	49,04	8,90	35,53
791	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	1,13	9,09	57,95	49,04	5,40	51,10
791	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	5,60	9,64	57,95	49,04	5,09	10,35
791	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-3,56	6,22	57,95	49,04	7,88	16,30
791	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	0,91	4,75	57,95	49,04	10,33	63,75
792	0,00	C_SLU_STATICA	0,77	12,59	57,95	49,04	3,90	75,65
792	0,45	C_SLU_STATICA	8,88	10,41	57,95	49,04	4,71	6,53
792	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	2,80	8,83	57,95	49,04	5,56	20,72
792	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	7,26	8,54	57,95	49,04	5,74	7,98
792	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-1,72	5,20	57,95	49,04	9,43	33,77
792	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	2,75	2,97	57,95	49,04	16,49	21,08
792	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	3,80	9,66	57,95	49,04	5,08	15,25
792	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	8,27	9,85	57,95	49,04	4,98	7,01
792	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-2,72	4,37	57,95	49,04	11,22	21,31
792	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	1,75	1,67	57,95	49,04	29,41	33,19

793	0,00	C_SLU_STATICA	5,03	9,84	57,95	49,04	4,98	11,51
793	0,45	C_SLU_STATICA	13,15	5,72	57,95	49,41	8,64	4,41
793	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	6,72	8,42	57,95	49,04	5,83	8,62
793	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	11,19	7,72	57,95	49,41	6,40	5,18
793	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,76	2,44	57,95	49,04	20,06	75,85
793	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	3,70	-1,58	57,95	-49,41	31,25	15,66
793	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	8,37	9,81	57,95	49,04	5,00	6,92
793	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	12,84	9,88	57,95	49,41	5,00	4,51
793	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-2,42	1,05	57,95	49,04	46,88	23,98
793	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	2,05	-3,74	57,95	-49,41	13,20	28,29
794	0,00	C_SLU_STATICA	12,76	4,74	57,95	49,41	10,43	4,54
794	0,45	C_SLU_STATICA	20,87	-2,88	57,95	-49,41	17,16	2,78
794	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	13,66	7,42	57,95	49,41	6,66	4,24
794	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	18,12	5,83	57,95	49,41	8,47	3,20
794	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	1,23	-2,42	57,95	-49,41	20,43	47,00
794	0,45	C_SLV_SX-q=1.5	5,70	-9,60	57,95	-49,41	5,15	10,17
794	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	16,34	9,70	57,95	49,41	5,09	3,55
794	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	20,81	9,33	57,95	49,41	5,29	2,79
794	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-1,45	-4,70	57,95	-49,41	10,52	40,02
794	0,45	C_SLV_SY-q=1.5	3,02	-13,10	57,95	-49,41	3,77	19,21
795	0,00	C_SLU_STATICA	26,54	-4,42	57,95	-49,41	11,18	2,18
795	0,30	C_SLU_STATICA	31,97	-13,28	57,95	-49,41	3,72	1,81
795	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	26,55	5,45	57,95	49,41	9,07	2,18
795	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	29,53	3,62	57,95	49,41	13,66	1,96
795	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	4,51	-11,00	57,95	-49,41	4,49	12,85
795	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	7,50	-19,48	57,95	-49,41	2,54	7,73
795	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	31,04	9,16	57,95	49,41	5,39	1,87
795	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	34,03	8,70	57,95	49,41	5,68	1,70
795	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	0,02	-14,71	57,95	-49,41	3,36	3863,18
795	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	3,00	-24,56	57,95	-49,41	2,01	19,31

12.6.4 Trave 5-6

Esito verifica a taglio			1,05		verifica soddisfatta			
Esito verifica a flessione			1,95		verifica soddisfatta			
Frame	Station	OutputCase	V _{sd}	M _{sd}	V _{Rd}	M _{Rd}	FS	FS
Text	m	Text	KN	KN-m	KN	KN-m	Flessione	Taglio
155	0,25	C_SLU_STATICA	-96,10	-107,73	104,74	-235,9	2,19	1,09
155	0,73	C_SLU_STATICA	-83,87	-64,99	104,74	-235,9	3,63	1,25
155	1,20	C_SLU_STATICA	-71,64	-28,05	104,74	-235,9	8,41	1,46
155	1,68	C_SLU_STATICA	-59,41	3,07	104,74	197	64,16	1,76
155	2,15	C_SLU_STATICA	-47,18	28,38	104,74	197	6,94	2,22
155	2,63	C_SLU_STATICA	-34,95	47,89	104,74	197	4,11	3,00
155	3,10	C_SLU_STATICA	-22,72	61,59	104,74	197	3,20	4,61
155	3,58	C_SLU_STATICA	-10,49	69,47	104,74	197	2,84	9,98
155	4,05	C_SLU_STATICA	1,74	71,55	104,74	197	2,75	60,26

155	4,53	C_SLU_STATICA	13,97	67,82	104,74	197	2,90	7,50
155	5,00	C_SLU_STATICA	26,20	58,28	104,74	197	3,38	4,00
155	5,48	C_SLU_STATICA	38,43	42,94	104,74	197	4,59	2,73
155	5,95	C_SLU_STATICA	50,66	21,78	104,74	197	9,04	2,07
155	6,43	C_SLU_STATICA	62,89	-5,19	104,74	-197	37,99	1,67
155	6,90	C_SLU_STATICA	75,11	-37,96	104,74	-235,9	6,21	1,39
155	7,38	C_SLU_STATICA	87,34	-76,54	104,74	-235,9	3,08	1,20
155	7,85	C_SLU_STATICA	99,57	-120,94	104,74	-235,9	1,95	1,05
155	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	-44,93	-34,39	104,74	-235,9	6,86	2,33
155	0,73	C_SLV_SX-q=1.5	-38,45	-14,58	104,74	-235,9	16,18	2,72
155	1,20	C_SLV_SX-q=1.5	-31,97	2,15	104,74	197	91,61	3,28
155	1,68	C_SLV_SX-q=1.5	-25,49	15,80	104,74	197	12,47	4,11
155	2,15	C_SLV_SX-q=1.5	-19,00	26,38	104,74	197	7,47	5,51
155	2,63	C_SLV_SX-q=1.5	-12,52	33,89	104,74	197	5,81	8,36
155	3,10	C_SLV_SX-q=1.5	-6,04	38,34	104,74	197	5,14	17,34
155	3,58	C_SLV_SX-q=1.5	0,44	39,80	104,74	197	4,95	236,96
155	4,05	C_SLV_SX-q=1.5	6,92	39,18	104,74	197	5,03	15,13
155	4,53	C_SLV_SX-q=1.5	13,41	39,26	104,74	197	5,02	7,81
155	5,00	C_SLV_SX-q=1.5	19,89	37,03	104,74	197	5,32	5,27
155	5,48	C_SLV_SX-q=1.5	26,37	31,79	104,74	197	6,20	3,97
155	5,95	C_SLV_SX-q=1.5	32,85	23,50	104,74	197	8,38	3,19
155	6,43	C_SLV_SX-q=1.5	39,33	12,13	104,74	197	16,24	2,66
155	6,90	C_SLV_SX-q=1.5	45,82	-2,31	104,74	-235,9	102,04	2,29
155	7,38	C_SLV_SX-q=1.5	52,30	-19,83	104,74	-235,9	11,90	2,00
155	7,85	C_SLV_SX-q=1.5	58,78	-40,42	104,74	-235,9	5,84	1,78
155	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	-57,12	-80,51	104,74	-235,9	2,93	1,83
155	0,73	C_SLV_SX-q=1.5	-50,64	-54,92	104,74	-235,9	4,30	2,07
155	1,20	C_SLV_SX-q=1.5	-44,16	-32,41	104,74	-235,9	7,28	2,37
155	1,68	C_SLV_SX-q=1.5	-37,68	-12,99	104,74	-197	15,17	2,78
155	2,15	C_SLV_SX-q=1.5	-31,19	3,36	104,74	197	58,69	3,36
155	2,63	C_SLV_SX-q=1.5	-24,71	16,61	104,74	197	11,86	4,24
155	3,10	C_SLV_SX-q=1.5	-18,23	26,77	104,74	197	7,36	5,75
155	3,58	C_SLV_SX-q=1.5	-11,75	33,76	104,74	197	5,84	8,92
155	4,05	C_SLV_SX-q=1.5	-5,27	36,67	104,74	197	5,37	19,89
155	4,53	C_SLV_SX-q=1.5	1,22	32,73	104,74	197	6,02	86,13
155	5,00	C_SLV_SX-q=1.5	7,70	24,93	104,74	197	7,90	13,61
155	5,48	C_SLV_SX-q=1.5	14,18	13,99	104,74	197	14,08	7,39
155	5,95	C_SLV_SX-q=1.5	20,66	-0,06	104,74	-197	3474,43	5,07
155	6,43	C_SLV_SX-q=1.5	27,14	-17,19	104,74	-197	11,46	3,86
155	6,90	C_SLV_SX-q=1.5	33,63	-37,40	104,74	-235,9	6,31	3,11
155	7,38	C_SLV_SX-q=1.5	40,11	-60,70	104,74	-235,9	3,89	2,61
155	7,85	C_SLV_SX-q=1.5	46,59	-87,07	104,74	-235,9	2,71	2,25
155	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	-40,32	-16,56	104,74	-235,9	14,24	2,60
155	0,73	C_SLV_SY-q=1.5	-33,84	1,06	104,74	197	186,18	3,10
155	1,20	C_SLV_SY-q=1.5	-27,36	15,60	104,74	197	12,63	3,83

155	1,68	C_SLV_SY-q=1.5	-20,88	27,07	104,74	197	7,28	5,02
155	2,15	C_SLV_SY-q=1.5	-14,39	35,47	104,74	197	5,55	7,28
155	2,63	C_SLV_SY-q=1.5	-7,91	40,81	104,74	197	4,83	13,24
155	3,10	C_SLV_SY-q=1.5	-1,43	43,10	104,74	197	4,57	73,24
155	3,58	C_SLV_SY-q=1.5	5,05	42,44	104,74	197	4,64	20,74
155	4,05	C_SLV_SY-q=1.5	11,53	40,08	104,74	197	4,92	9,08
155	4,53	C_SLV_SY-q=1.5	18,02	41,37	104,74	197	4,76	5,81
155	5,00	C_SLV_SY-q=1.5	24,50	41,22	104,74	197	4,78	4,28
155	5,48	C_SLV_SY-q=1.5	30,98	38,14	104,74	197	5,17	3,38
155	5,95	C_SLV_SY-q=1.5	37,46	32,02	104,74	197	6,15	2,80
155	6,43	C_SLV_SY-q=1.5	43,94	22,83	104,74	197	8,63	2,38
155	6,90	C_SLV_SY-q=1.5	50,42	10,57	104,74	197	18,64	2,08
155	7,38	C_SLV_SY-q=1.5	56,91	-4,76	104,74	-235,9	49,54	1,84
155	7,85	C_SLV_SY-q=1.5	63,39	-23,17	104,74	-235,9	10,18	1,65
155	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	-61,73	-98,33	104,74	-235,9	2,40	1,70
155	0,73	C_SLV_SY-q=1.5	-55,25	-70,56	104,74	-235,9	3,34	1,90
155	1,20	C_SLV_SY-q=1.5	-48,77	-45,87	104,74	-235,9	5,14	2,15
155	1,68	C_SLV_SY-q=1.5	-42,28	-24,26	104,74	-197	8,12	2,48
155	2,15	C_SLV_SY-q=1.5	-35,80	-5,73	104,74	-197	34,37	2,93
155	2,63	C_SLV_SY-q=1.5	-29,32	9,70	104,74	197	20,31	3,57
155	3,10	C_SLV_SY-q=1.5	-22,84	22,01	104,74	197	8,95	4,59
155	3,58	C_SLV_SY-q=1.5	-16,36	31,12	104,74	197	6,33	6,40
155	4,05	C_SLV_SY-q=1.5	-9,88	35,77	104,74	197	5,51	10,61
155	4,53	C_SLV_SY-q=1.5	-3,39	30,62	104,74	197	6,43	30,87
155	5,00	C_SLV_SY-q=1.5	3,09	20,74	104,74	197	9,50	33,91
155	5,48	C_SLV_SY-q=1.5	9,57	7,64	104,74	197	25,79	10,94
155	5,95	C_SLV_SY-q=1.5	16,05	-8,58	104,74	-197	22,97	6,52
155	6,43	C_SLV_SY-q=1.5	22,53	-27,89	104,74	-197	7,06	4,65
155	6,90	C_SLV_SY-q=1.5	29,02	-50,29	104,74	-235,9	4,69	3,61
155	7,38	C_SLV_SY-q=1.5	35,50	-75,77	104,74	-235,9	3,11	2,95
155	7,85	C_SLV_SY-q=1.5	41,98	-104,33	104,74	-235,9	2,26	2,49

12.6.5 Trave 6-campata 30-27

Esito verifica a taglio			1,47		verifica soddisfatta			
Esito verifica a flessione			1,07		verifica soddisfatta			
Frame	Station	OutputCase	V _{sd}	M _{sd}	V _{Rd}	M _{Rd}	FS	FS
Text	m	Text	KN	KN-m	KN	KN-m	Flessione	Taglio
519	0,25	C_SLU_STATICA	-70,75	-57,59	103,81	-61,44	1,07	1,47
519	0,74	C_SLU_STATICA	-56,80	-26,06	103,81	-61,44	2,36	1,83
519	1,24	C_SLU_STATICA	-42,85	-1,43	103,81	-61,44	43,05	2,42
519	1,73	C_SLU_STATICA	-28,89	16,31	103,81	61,44	3,77	3,59
519	2,23	C_SLU_STATICA	-14,94	27,14	103,81	61,44	2,26	6,95
519	2,72	C_SLU_STATICA	-0,99	31,08	103,81	61,44	1,98	105,18
519	3,22	C_SLU_STATICA	12,97	28,12	103,81	61,44	2,18	8,01
519	3,71	C_SLU_STATICA	26,92	18,26	103,81	61,44	3,36	3,86

519	4,21	C_SLU_STATICA	40,87	1,50	103,81	61,44	40,95	2,54
519	4,70	C_SLU_STATICA	54,82	-22,16	103,81	-61,44	2,77	1,89
519	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	-35,53	-25,55	103,81	-61,44	2,40	2,92
519	0,74	C_SLV_SX-q=1.5	-27,84	-9,72	103,81	-61,44	6,32	3,73
519	1,24	C_SLV_SX-q=1.5	-20,16	2,46	103,81	61,44	24,97	5,15
519	1,73	C_SLV_SX-q=1.5	-12,47	11,27	103,81	61,44	5,45	8,33
519	2,23	C_SLV_SX-q=1.5	-4,78	17,23	103,81	61,44	3,57	21,72
519	2,72	C_SLV_SX-q=1.5	2,91	20,23	103,81	61,44	3,04	35,70
519	3,22	C_SLV_SX-q=1.5	10,60	19,79	103,81	61,44	3,11	9,80
519	3,71	C_SLV_SX-q=1.5	18,28	15,68	103,81	61,44	3,92	5,68
519	4,21	C_SLV_SX-q=1.5	25,97	7,82	103,81	61,44	7,85	4,00
519	4,70	C_SLV_SX-q=1.5	33,66	-3,80	103,81	-61,44	16,18	3,08
519	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	-41,96	-37,30	103,81	-61,44	1,65	2,47
519	0,74	C_SLV_SX-q=1.5	-34,27	-18,61	103,81	-61,44	3,30	3,03
519	1,24	C_SLV_SX-q=1.5	-26,58	-3,88	103,81	-61,44	15,84	3,90
519	1,73	C_SLV_SX-q=1.5	-18,90	6,62	103,81	61,44	9,28	5,49
519	2,23	C_SLV_SX-q=1.5	-11,21	12,37	103,81	61,44	4,97	9,26
519	2,72	C_SLV_SX-q=1.5	-3,52	13,47	103,81	61,44	4,56	29,48
519	3,22	C_SLV_SX-q=1.5	4,17	10,42	103,81	61,44	5,90	24,91
519	3,71	C_SLV_SX-q=1.5	11,86	3,43	103,81	61,44	17,94	8,76
519	4,21	C_SLV_SX-q=1.5	19,54	-7,43	103,81	-61,44	8,27	5,31
519	4,70	C_SLV_SX-q=1.5	27,23	-22,11	103,81	-61,44	2,78	3,81
519	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	-33,88	-22,09	103,81	-61,44	2,78	3,06
519	0,74	C_SLV_SY-q=1.5	-26,19	-6,95	103,81	-61,44	8,84	3,96
519	1,24	C_SLV_SY-q=1.5	-18,51	4,63	103,81	61,44	13,27	5,61
519	1,73	C_SLV_SY-q=1.5	-10,82	13,01	103,81	61,44	4,72	9,60
519	2,23	C_SLV_SY-q=1.5	-3,13	18,83	103,81	61,44	3,26	33,18
519	2,72	C_SLV_SY-q=1.5	4,56	22,09	103,81	61,44	2,78	22,78
519	3,22	C_SLV_SY-q=1.5	12,25	22,19	103,81	61,44	2,77	8,48
519	3,71	C_SLV_SY-q=1.5	19,93	18,75	103,81	61,44	3,28	5,21
519	4,21	C_SLV_SY-q=1.5	27,62	11,62	103,81	61,44	5,29	3,76
519	4,70	C_SLV_SY-q=1.5	35,31	0,76	103,81	61,44	81,19	2,94
519	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	-43,61	-40,76	103,81	-61,44	1,51	2,38
519	0,74	C_SLV_SY-q=1.5	-35,92	-21,38	103,81	-61,44	2,87	2,89
519	1,24	C_SLV_SY-q=1.5	-28,24	-6,05	103,81	-61,44	10,16	3,68
519	1,73	C_SLV_SY-q=1.5	-20,55	4,88	103,81	61,44	12,59	5,05
519	2,23	C_SLV_SY-q=1.5	-12,86	10,77	103,81	61,44	5,71	8,07
519	2,72	C_SLV_SY-q=1.5	-5,17	11,61	103,81	61,44	5,29	20,08
519	3,22	C_SLV_SY-q=1.5	2,52	8,01	103,81	61,44	7,67	41,24
519	3,71	C_SLV_SY-q=1.5	10,21	0,35	103,81	61,44	173,36	10,17
519	4,21	C_SLV_SY-q=1.5	17,89	-11,22	103,81	-61,44	5,47	5,80
519	4,70	C_SLV_SY-q=1.5	25,58	-26,66	103,81	-61,44	2,30	4,06

12.6.6 Trave 6-campata 6-33

Esito verifica a taglio
Esito verifica a flessione

2,16
2,29

verifica soddisfatta
 verifica soddisfatta

Frame	Station	OutputCase	V _{sd}	M _{sd}	V _{Rd}	M _{Rd}	FS	FS
Text	m	Text	KN	KN-m	KN	KN-m	Flessione	Taglio
158	1,25	C_SLU_STATICA	-48,49	-11,33	104,74	-79,11	6,98	2,16
158	1,74	C_SLU_STATICA	-39,45	9,99	104,74	117,8	11,79	2,66
158	2,22	C_SLU_STATICA	-30,41	26,93	104,74	117,8	4,37	3,44
158	2,71	C_SLU_STATICA	-21,37	39,49	104,74	117,8	2,98	4,90
158	3,19	C_SLU_STATICA	-12,33	47,66	104,74	117,8	2,47	8,49
158	3,68	C_SLU_STATICA	-3,30	51,45	104,74	117,8	2,29	31,79
158	4,16	C_SLU_STATICA	5,74	50,86	104,74	117,8	2,32	18,24
158	4,65	C_SLU_STATICA	14,78	45,88	104,74	117,8	2,57	7,09
158	5,13	C_SLU_STATICA	23,82	36,52	104,74	118,4	3,24	4,40
158	5,62	C_SLU_STATICA	32,86	22,78	104,74	118,4	5,20	3,19
158	6,10	C_SLU_STATICA	41,90	4,65	104,74	118,4	25,47	2,50
158	1,25	C_SLV_SX-q=1.5	-23,80	5,50	104,74	117,8	21,42	4,40
158	1,74	C_SLV_SX-q=1.5	-18,88	15,85	104,74	117,8	7,43	5,55
158	2,22	C_SLV_SX-q=1.5	-13,96	23,81	104,74	117,8	4,95	7,50
158	2,71	C_SLV_SX-q=1.5	-9,04	29,39	104,74	117,8	4,01	11,59
158	3,19	C_SLV_SX-q=1.5	-4,12	32,58	104,74	117,8	3,62	25,43
158	3,68	C_SLV_SX-q=1.5	0,80	33,38	104,74	117,8	3,53	130,59
158	4,16	C_SLV_SX-q=1.5	5,72	31,80	104,74	117,8	3,70	18,30
158	4,65	C_SLV_SX-q=1.5	10,64	27,83	104,74	117,8	4,23	9,84
158	5,13	C_SLV_SX-q=1.5	15,56	21,48	104,74	118,4	5,51	6,73
158	5,62	C_SLV_SX-q=1.5	20,48	12,77	104,74	118,4	9,28	5,11
158	6,10	C_SLV_SX-q=1.5	25,40	3,53	104,74	118,4	33,57	4,12
158	1,25	C_SLV_SX-q=1.5	-29,02	-17,93	104,74	-79,11	4,41	3,61
158	1,74	C_SLV_SX-q=1.5	-24,10	-5,05	104,74	-79,11	15,66	4,35
158	2,22	C_SLV_SX-q=1.5	-19,18	5,45	104,74	117,8	21,63	5,46
158	2,71	C_SLV_SX-q=1.5	-14,26	13,56	104,74	117,8	8,69	7,34
158	3,19	C_SLV_SX-q=1.5	-9,34	19,28	104,74	117,8	6,11	11,21
158	3,68	C_SLV_SX-q=1.5	-4,42	22,62	104,74	117,8	5,21	23,68
158	4,16	C_SLV_SX-q=1.5	0,50	23,57	104,74	117,8	5,00	210,31
158	4,65	C_SLV_SX-q=1.5	5,42	22,14	104,74	117,8	5,32	19,33
158	5,13	C_SLV_SX-q=1.5	10,34	18,31	104,74	118,4	6,47	10,13
158	5,62	C_SLV_SX-q=1.5	15,26	12,08	104,74	118,4	9,80	6,86
158	6,10	C_SLV_SX-q=1.5	20,18	1,60	104,74	118,4	74,18	5,19
158	1,25	C_SLV_SY-q=1.5	-24,56	2,04	104,74	117,8	57,79	4,26
158	1,74	C_SLV_SY-q=1.5	-19,64	12,76	104,74	117,8	9,23	5,33
158	2,22	C_SLV_SY-q=1.5	-14,72	21,09	104,74	117,8	5,58	7,11
158	2,71	C_SLV_SY-q=1.5	-9,80	27,04	104,74	117,8	4,36	10,68
158	3,19	C_SLV_SY-q=1.5	-4,88	30,60	104,74	117,8	3,85	21,45
158	3,68	C_SLV_SY-q=1.5	0,04	31,78	104,74	117,8	3,71	2830,69
158	4,16	C_SLV_SY-q=1.5	4,96	30,57	104,74	117,8	3,85	21,12
158	4,65	C_SLV_SY-q=1.5	9,88	26,98	104,74	117,8	4,37	10,60
158	5,13	C_SLV_SY-q=1.5	14,80	21,00	104,74	118,4	5,64	7,08

158	5,62	C_SLV_SY-q=1.5	19,72	12,70	104,74	118,4	9,33	5,31
158	6,10	C_SLV_SY-q=1.5	24,64	3,29	104,74	118,4	35,94	4,25
158	1,25	C_SLV_SY-q=1.5	-28,26	-14,47	104,74	-79,11	5,47	3,71
158	1,74	C_SLV_SY-q=1.5	-23,34	-1,96	104,74	-79,11	40,33	4,49
158	2,22	C_SLV_SY-q=1.5	-18,42	8,16	104,74	117,8	14,43	5,69
158	2,71	C_SLV_SY-q=1.5	-13,50	15,90	104,74	117,8	7,41	7,76
158	3,19	C_SLV_SY-q=1.5	-8,58	21,26	104,74	117,8	5,54	12,21
158	3,68	C_SLV_SY-q=1.5	-3,66	24,22	104,74	117,8	4,86	28,63
158	4,16	C_SLV_SY-q=1.5	1,26	24,80	104,74	117,8	4,75	82,93
158	4,65	C_SLV_SY-q=1.5	6,18	22,99	104,74	117,8	5,12	16,94
158	5,13	C_SLV_SY-q=1.5	11,10	18,79	104,74	118,4	6,30	9,43
158	5,62	C_SLV_SY-q=1.5	16,02	12,15	104,74	118,4	9,75	6,54
158	6,10	C_SLV_SY-q=1.5	20,94	1,83	104,74	118,4	64,73	5,00

12.6.7 Trave 6-campata 6-33

Esito verifica a taglio			10,64		verifica soddisfatta			
Esito verifica a flessione			6,03		verifica soddisfatta			
Frame	Station	OutputCase	V _{sd}	M _{sd}	V _{Rd}	M _{Rd}	FS	FS
Text	m	Text	KN	KN-m	KN	KN-m	Flessione	Taglio
736	0,15	C_SLU_STATICA	-1,83	-1,18	23,05	-12,18	10,34	12,63
736	0,65	C_SLU_STATICA	-1,31	-0,39	23,05	-12,18	30,85	17,61
736	1,15	C_SLU_STATICA	-0,79	0,13	23,05	12,18	93,26	29,07
736	1,65	C_SLU_STATICA	-0,28	0,40	23,05	12,18	30,62	83,51
736	2,15	C_SLU_STATICA	0,24	0,41	23,05	12,18	29,94	96,04
736	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-0,59	0,32	23,05	12,18	37,53	39,27
736	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-0,19	0,52	23,05	12,18	23,46	121,31
736	1,15	C_SLV_SX-q=1.5	0,21	0,52	23,05	12,18	23,59	110,82
736	1,65	C_SLV_SX-q=1.5	0,61	0,38	23,05	12,18	32,38	38,10
736	2,15	C_SLV_SX-q=1.5	1,00	0,73	23,05	12,18	16,64	23,00
736	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-2,17	-2,02	23,05	-12,18	6,03	10,64
736	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-1,77	-1,03	23,05	-12,18	11,77	13,02
736	1,15	C_SLV_SX-q=1.5	-1,37	-0,25	23,05	-12,18	48,55	16,79
736	1,65	C_SLV_SX-q=1.5	-0,98	0,27	23,05	12,18	44,55	23,62
736	2,15	C_SLV_SX-q=1.5	-0,58	-0,10	23,05	-12,18	127,41	39,88
736	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-0,79	0,04	23,05	12,18	313,92	29,03
736	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-0,40	0,34	23,05	12,18	36,07	58,21
736	1,15	C_SLV_SY-q=1.5	0,00	0,44	23,05	12,18	27,64	33313,67
736	1,65	C_SLV_SY-q=1.5	0,40	0,39	23,05	12,18	30,97	57,91
736	2,15	C_SLV_SY-q=1.5	0,80	0,61	23,05	12,18	19,93	28,99
736	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-1,96	-1,73	23,05	-12,18	7,03	11,76
736	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-1,56	-0,85	23,05	-12,18	14,27	14,75
736	1,15	C_SLV_SY-q=1.5	-1,17	-0,18	23,05	-12,18	69,60	19,77
736	1,65	C_SLV_SY-q=1.5	-0,77	0,26	23,05	12,18	47,52	29,97
736	2,15	C_SLV_SY-q=1.5	-0,37	0,03	23,05	12,18	479,53	61,96

12.6.8 Trave 10-40

Esito verifica a taglio			1,80	verifica soddisfatta				
Esito verifica a flessione			2,29	verifica soddisfatta				
Frame	Station	OutputCase	V _{sd}	M _{sd}	V _{Rd}	M _{Rd}	FS	FS
Text	m	Text	KN	KN-m	KN	KN-m	Flessione	Taglio
738	0,15	C_SLU_STATICA	-34,01	3,80	104,74	79,11	20,83	3,08
738	0,65	C_SLU_STATICA	-24,79	18,35	104,74	79,11	4,31	4,23
738	1,14	C_SLU_STATICA	-15,56	28,34	104,74	79,1	2,79	6,73
738	1,64	C_SLU_STATICA	-6,34	33,76	104,74	79,1	2,34	16,52
738	2,13	C_SLU_STATICA	2,89	34,61	104,74	79,1	2,29	36,30
738	2,63	C_SLU_STATICA	12,11	30,90	104,74	79,1	2,56	8,65
738	3,12	C_SLU_STATICA	21,33	22,63	104,74	79,1	3,50	4,91
738	3,62	C_SLU_STATICA	30,56	9,78	104,74	79,1	8,09	3,43
738	4,11	C_SLU_STATICA	39,78	-7,63	104,74	-79,1	10,37	2,63
738	4,61	C_SLU_STATICA	49,01	-29,60	104,74	-153,3	5,18	2,14
738	5,10	C_SLU_STATICA	58,23	-56,14	104,74	-153,3	2,73	1,80
738	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-18,02	4,54	104,74	79,11	17,42	5,81
738	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-13,00	12,62	104,74	79,11	6,27	8,06
738	1,14	C_SLV_SX-q=1.5	-7,98	18,22	104,74	79,1	4,34	13,12
738	1,64	C_SLV_SX-q=1.5	-2,96	21,35	104,74	79,1	3,70	35,41
738	2,13	C_SLV_SX-q=1.5	2,06	22,00	104,74	79,1	3,60	50,74
738	2,63	C_SLV_SX-q=1.5	7,09	20,17	104,74	79,1	3,92	14,78
738	3,12	C_SLV_SX-q=1.5	12,11	15,85	104,74	79,1	4,99	8,65
738	3,62	C_SLV_SX-q=1.5	17,13	9,06	104,74	79,1	8,73	6,11
738	4,11	C_SLV_SX-q=1.5	22,15	-0,22	104,74	-79,1	357,27	4,73
738	4,61	C_SLV_SX-q=1.5	27,17	-11,98	104,74	-153,3	12,79	3,85
738	5,10	C_SLV_SX-q=1.5	32,19	-26,23	104,74	-153,3	5,84	3,25
738	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-18,97	-0,38	104,74	-153,3	405,88	5,52
738	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-13,95	7,37	104,74	79,11	10,74	7,51
738	1,14	C_SLV_SX-q=1.5	-8,93	12,62	104,74	79,1	6,27	11,73
738	1,64	C_SLV_SX-q=1.5	-3,90	15,37	104,74	79,1	5,14	26,83
738	2,13	C_SLV_SX-q=1.5	1,12	15,64	104,74	79,1	5,06	93,68
738	2,63	C_SLV_SX-q=1.5	6,14	13,41	104,74	79,1	5,90	17,06
738	3,12	C_SLV_SX-q=1.5	11,16	8,69	104,74	79,1	9,10	9,38
738	3,62	C_SLV_SX-q=1.5	16,18	1,48	104,74	79,1	53,38	6,47
738	4,11	C_SLV_SX-q=1.5	21,21	-8,22	104,74	-79,1	9,63	4,94
738	4,61	C_SLV_SX-q=1.5	26,23	-20,40	104,74	-153,3	7,51	3,99
738	5,10	C_SLV_SX-q=1.5	31,25	-35,07	104,74	-153,3	4,37	3,35
738	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-17,94	3,85	104,74	79,11	20,55	5,84
738	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-12,92	11,95	104,74	79,11	6,62	8,11
738	1,14	C_SLV_SY-q=1.5	-7,90	17,58	104,74	79,1	4,50	13,26
738	1,64	C_SLV_SY-q=1.5	-2,88	20,75	104,74	79,1	3,81	36,38
738	2,13	C_SLV_SY-q=1.5	2,14	21,43	104,74	79,1	3,69	48,87
738	2,63	C_SLV_SY-q=1.5	7,17	19,64	104,74	79,1	4,03	14,62
738	3,12	C_SLV_SY-q=1.5	12,19	15,37	104,74	79,1	5,15	8,59

738	3,62	C_SLV_SY-q=1.5	17,21	8,62	104,74	79,1	9,18	6,09
738	4,11	C_SLV_SY-q=1.5	22,23	-0,62	104,74	-79,1	128,33	4,71
738	4,61	C_SLV_SY-q=1.5	27,25	-12,33	104,74	-153,3	12,43	3,84
738	5,10	C_SLV_SY-q=1.5	32,27	-26,54	104,74	-153,3	5,78	3,25
738	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-19,05	0,31	104,74	79,11	251,46	5,50
738	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-14,03	8,04	104,74	79,11	9,84	7,47
738	1,14	C_SLV_SY-q=1.5	-9,01	13,26	104,74	79,1	5,97	11,63
738	1,64	C_SLV_SY-q=1.5	-3,98	15,98	104,74	79,1	4,95	26,30
738	2,13	C_SLV_SY-q=1.5	1,04	16,20	104,74	79,1	4,88	100,80
738	2,63	C_SLV_SY-q=1.5	6,06	13,93	104,74	79,1	5,68	17,28
738	3,12	C_SLV_SY-q=1.5	11,08	9,17	104,74	79,1	8,62	9,45
738	3,62	C_SLV_SY-q=1.5	16,10	1,92	104,74	79,1	41,18	6,50
738	4,11	C_SLV_SY-q=1.5	21,13	-7,82	104,74	-79,1	10,12	4,96
738	4,61	C_SLV_SY-q=1.5	26,15	-20,05	104,74	-153,3	7,65	4,01
738	5,10	C_SLV_SY-q=1.5	31,17	-34,77	104,74	-153,3	4,41	3,36

12.6.9 Trave 8-10

Esito verifica a taglio			1,66		verifica soddisfatta			
Esito verifica a flessione			2,51		verifica soddisfatta			
Frame	Station	OutputCase	V _{sd}	M _{sd}	V _{Rd}	M _{Rd}	FS	FS
Text	m	Text	KN	KN-m	KN	KN-m	Flessione	Taglio
739	0,25	C_SLU_STATICA	-63,09	-62,75	104,74	-157,3	2,51	1,66
739	0,75	C_SLU_STATICA	-53,77	-33,53	104,74	-157,3	4,69	1,95
739	1,25	C_SLU_STATICA	-44,45	-8,98	104,74	-157,3	17,52	2,36
739	1,75	C_SLU_STATICA	-35,13	10,92	104,74	117,8	10,79	2,98
739	2,25	C_SLU_STATICA	-25,82	26,15	104,74	117,8	4,50	4,06
739	2,75	C_SLU_STATICA	-16,50	36,73	104,74	117,8	3,21	6,35
739	3,25	C_SLU_STATICA	-7,18	42,65	104,74	117,8	2,76	14,59
739	3,75	C_SLU_STATICA	2,14	43,91	104,74	117,8	2,68	49,01
739	4,25	C_SLU_STATICA	11,46	40,51	104,74	117,8	2,91	9,14
739	4,75	C_SLU_STATICA	20,77	32,46	104,74	117,8	3,63	5,04
739	5,25	C_SLU_STATICA	30,09	19,74	104,74	117,8	5,97	3,48
739	5,75	C_SLU_STATICA	39,41	2,37	104,74	118,4	50,05	2,66
739	6,25	C_SLU_STATICA	48,73	-19,67	104,74	-157,3	8,00	2,15
739	6,75	C_SLU_STATICA	58,04	-46,36	104,74	-157,3	3,39	1,80
739	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	-33,19	-29,47	104,74	-157,3	5,34	3,16
739	0,75	C_SLV_SX-q=1.5	-28,12	-14,13	104,74	-157,3	11,13	3,72
739	1,25	C_SLV_SX-q=1.5	-23,05	-1,34	104,74	-157,3	117,68	4,54
739	1,75	C_SLV_SX-q=1.5	-17,98	8,93	104,74	117,8	13,20	5,83
739	2,25	C_SLV_SX-q=1.5	-12,90	16,65	104,74	117,8	7,07	8,12
739	2,75	C_SLV_SX-q=1.5	-7,83	21,85	104,74	117,8	5,39	13,37
739	3,25	C_SLV_SX-q=1.5	-2,76	24,53	104,74	117,8	4,80	37,96
739	3,75	C_SLV_SX-q=1.5	2,31	24,73	104,74	117,8	4,76	45,28
739	4,25	C_SLV_SX-q=1.5	7,39	22,73	104,74	117,8	5,18	14,18
739	4,75	C_SLV_SX-q=1.5	12,46	18,76	104,74	117,8	6,28	8,41

739	5,25	C_SLV_SX-q=1.5	17,53	12,40	104,74	117,8	9,50	5,97
739	5,75	C_SLV_SX-q=1.5	22,60	3,54	104,74	118,4	33,44	4,63
739	6,25	C_SLV_SX-q=1.5	27,68	-7,85	104,74	-157,3	20,05	3,78
739	6,75	C_SLV_SX-q=1.5	32,75	-21,77	104,74	-157,3	7,23	3,20
739	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	-35,58	-38,78	104,74	-157,3	4,06	2,94
739	0,75	C_SLV_SX-q=1.5	-30,51	-22,26	104,74	-157,3	7,07	3,43
739	1,25	C_SLV_SX-q=1.5	-25,44	-8,28	104,74	-157,3	19,00	4,12
739	1,75	C_SLV_SX-q=1.5	-20,36	3,16	104,74	117,8	37,22	5,14
739	2,25	C_SLV_SX-q=1.5	-15,29	12,07	104,74	117,8	9,76	6,85
739	2,75	C_SLV_SX-q=1.5	-10,22	18,43	104,74	117,8	6,39	10,25
739	3,25	C_SLV_SX-q=1.5	-5,15	22,24	104,74	117,8	5,30	20,35
739	3,75	C_SLV_SX-q=1.5	-0,07	23,46	104,74	117,8	5,02	1434,73
739	4,25	C_SLV_SX-q=1.5	5,00	21,80	104,74	117,8	5,40	20,95
739	4,75	C_SLV_SX-q=1.5	10,07	17,04	104,74	117,8	6,91	10,40
739	5,25	C_SLV_SX-q=1.5	15,14	9,60	104,74	117,8	12,27	6,92
739	5,75	C_SLV_SX-q=1.5	20,22	-0,41	104,74	-157,3	382,35	5,18
739	6,25	C_SLV_SX-q=1.5	25,29	-12,97	104,74	-157,3	12,13	4,14
739	6,75	C_SLV_SX-q=1.5	30,36	-28,07	104,74	-157,3	5,60	3,45
739	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	-33,19	-29,56	104,74	-157,3	5,32	3,16
739	0,75	C_SLV_SY-q=1.5	-28,12	-14,23	104,74	-157,3	11,06	3,72
739	1,25	C_SLV_SY-q=1.5	-23,05	-1,43	104,74	-157,3	109,63	4,54
739	1,75	C_SLV_SY-q=1.5	-17,97	8,82	104,74	117,8	13,35	5,83
739	2,25	C_SLV_SY-q=1.5	-12,90	16,55	104,74	117,8	7,12	8,12
739	2,75	C_SLV_SY-q=1.5	-7,83	21,74	104,74	117,8	5,42	13,38
739	3,25	C_SLV_SY-q=1.5	-2,76	24,40	104,74	117,8	4,83	38,00
739	3,75	C_SLV_SY-q=1.5	2,32	24,58	104,74	117,8	4,79	45,22
739	4,25	C_SLV_SY-q=1.5	7,39	22,67	104,74	117,8	5,20	14,17
739	4,75	C_SLV_SY-q=1.5	12,46	18,80	104,74	117,8	6,27	8,41
739	5,25	C_SLV_SY-q=1.5	17,53	12,47	104,74	117,8	9,45	5,97
739	5,75	C_SLV_SY-q=1.5	22,61	3,62	104,74	118,4	32,74	4,63
739	6,25	C_SLV_SY-q=1.5	27,68	-7,76	104,74	-157,3	20,26	3,78
739	6,75	C_SLV_SY-q=1.5	32,75	-21,68	104,74	-157,3	7,26	3,20
739	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	-35,58	-38,69	104,74	-157,3	4,07	2,94
739	0,75	C_SLV_SY-q=1.5	-30,51	-22,17	104,74	-157,3	7,10	3,43
739	1,25	C_SLV_SY-q=1.5	-25,44	-8,18	104,74	-157,3	19,23	4,12
739	1,75	C_SLV_SY-q=1.5	-20,37	3,27	104,74	117,8	36,06	5,14
739	2,25	C_SLV_SY-q=1.5	-15,29	12,18	104,74	117,8	9,67	6,85
739	2,75	C_SLV_SY-q=1.5	-10,22	18,55	104,74	117,8	6,35	10,25
739	3,25	C_SLV_SY-q=1.5	-5,15	22,37	104,74	117,8	5,27	20,34
739	3,75	C_SLV_SY-q=1.5	-0,08	23,61	104,74	117,8	4,99	1378,10
739	4,25	C_SLV_SY-q=1.5	5,00	21,86	104,74	117,8	5,39	20,96
739	4,75	C_SLV_SY-q=1.5	10,07	17,01	104,74	117,8	6,93	10,40
739	5,25	C_SLV_SY-q=1.5	15,14	9,54	104,74	117,8	12,35	6,92
739	5,75	C_SLV_SY-q=1.5	20,21	-0,49	104,74	-157,3	323,00	5,18
739	6,25	C_SLV_SY-q=1.5	25,29	-13,05	104,74	-157,3	12,05	4,14

739 6,75 C_SLV_SY-q=1.5 30,36 -28,16 104,74 -157,3 **5,59** **3,45**

12.6.10 Trave 8-33

Esito verifica a taglio **2,65** verifica soddisfatta
Esito verifica a flessione **4,31** verifica soddisfatta

Frame	Station	OutputCase	V _{sd}	M _{sd}	V _{Rd}	M _{Rd}	FS	FS
Text	m	Text	KN	KN-m	KN	KN-m	Flessione	Taglio
740	0,25	C_SLU_STATICA	-39,48	-36,47	104,74	-157,3	4,31	2,65
740	0,70	C_SLU_STATICA	-31,09	-20,59	104,74	-157,3	7,64	3,37
740	1,15	C_SLU_STATICA	-22,71	-8,49	104,74	-157,3	18,54	4,61
740	1,60	C_SLU_STATICA	-14,32	-0,15	104,74	-157,3	1016,15	7,31
740	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	-17,49	-13,18	104,74	-157,3	11,94	5,99
740	0,70	C_SLV_SX-q=1.5	-12,93	-6,33	104,74	-157,3	24,84	8,10
740	1,15	C_SLV_SX-q=1.5	-8,36	-1,54	104,74	-157,3	102,45	12,53
740	1,60	C_SLV_SX-q=1.5	-3,80	1,23	104,74	118,4	96,53	27,60
740	0,25	C_SLV_SX-q=1.5	-24,97	-25,76	104,74	-157,3	6,11	4,19
740	0,70	C_SLV_SX-q=1.5	-20,40	-15,55	104,74	-157,3	10,11	5,13
740	1,15	C_SLV_SX-q=1.5	-15,84	-7,41	104,74	-157,3	21,24	6,61
740	1,60	C_SLV_SX-q=1.5	-11,27	-1,33	104,74	-157,3	117,90	9,29
740	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	-17,78	-13,72	104,74	-157,3	11,47	5,89
740	0,70	C_SLV_SY-q=1.5	-13,21	-6,74	104,74	-157,3	23,33	7,93
740	1,15	C_SLV_SY-q=1.5	-8,65	-1,82	104,74	-157,3	86,50	12,12
740	1,60	C_SLV_SY-q=1.5	-4,08	1,07	104,74	118,4	111,15	25,68
740	0,25	C_SLV_SY-q=1.5	-24,68	-25,22	104,74	-157,3	6,24	4,24
740	0,70	C_SLV_SY-q=1.5	-20,12	-15,14	104,74	-157,3	10,39	5,21
740	1,15	C_SLV_SY-q=1.5	-15,55	-7,12	104,74	-157,3	22,08	6,73
740	1,60	C_SLV_SY-q=1.5	-10,99	-1,17	104,74	-157,3	134,12	9,53

12.6.11 Trave 30-34 liv 150

Esito verifica a taglio **1,28** verifica soddisfatta
Esito verifica a flessione **2,37** verifica soddisfatta

Frame	Station	OutputCase	V _{sd}	M _{sd}	V _{Rd}	M _{Rd}	FS	FS
Text	m	Text	KN	KN-m	KN	KN-m	Flessione	Taglio
868	0,15	C_SLU_STATICA	-45,21	-25,27	57,95	-59,84	2,37	1,28
868	0,43	C_SLU_STATICA	-40,00	-13,56	57,95	-59,84	4,41	1,45
868	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-23,94	-13,22	57,95	-59,84	4,53	2,42
868	0,43	C_SLV_SX-q=1.5	-21,09	-6,77	57,95	-59,84	8,84	2,75
868	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-28,24	-16,49	57,95	-59,84	3,63	2,05
868	0,43	C_SLV_SX-q=1.5	-25,39	-9,38	57,95	-59,84	6,38	2,28
868	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-23,71	-13,11	57,95	-59,84	4,56	2,44
868	0,43	C_SLV_SY-q=1.5	-20,86	-6,62	57,95	-59,84	9,04	2,78
868	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-28,47	-16,60	57,95	-59,84	3,60	2,04
868	0,43	C_SLV_SY-q=1.5	-25,62	-9,52	57,95	-59,84	6,28	2,26
869	0,00	C_SLU_STATICA	-29,31	-11,38	57,95	-59,84	5,26	1,98
869	0,43	C_SLU_STATICA	-21,27	-0,63	57,95	-59,84	95,09	2,72

869	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-15,40	-5,56	57,95	-59,84	10,77	3,76
869	0,43	C_SLV_SX-q=1.5	-10,99	0,35	57,95	59,84	170,87	5,27
869	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-18,20	-8,07	57,95	-59,84	7,41	3,18
869	0,43	C_SLV_SX-q=1.5	-13,79	-1,57	57,95	-59,84	38,01	4,20
869	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-15,22	-5,40	57,95	-59,84	11,08	3,81
869	0,43	C_SLV_SY-q=1.5	-10,81	0,43	57,95	59,84	139,45	5,36
869	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-18,38	-8,23	57,95	-59,84	7,27	3,15
869	0,43	C_SLV_SY-q=1.5	-13,97	-1,65	57,95	-59,84	36,19	4,15
870	0,00	C_SLU_STATICA	-18,04	0,73	57,95	59,84	82,47	3,21
870	0,43	C_SLU_STATICA	-10,00	6,68	57,95	59,84	8,95	5,80
870	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-9,41	1,11	57,95	59,84	53,70	6,16
870	0,43	C_SLV_SX-q=1.5	-5,01	4,48	57,95	59,84	13,37	11,58
870	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-11,18	-0,78	57,95	-59,84	77,21	5,18
870	0,43	C_SLV_SX-q=1.5	-6,77	2,74	57,95	59,84	21,83	8,56
870	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-9,27	1,19	57,95	59,84	50,12	6,25
870	0,43	C_SLV_SY-q=1.5	-4,86	4,53	57,95	59,84	13,22	11,93
870	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-11,33	-0,85	57,95	-59,84	70,04	5,12
870	0,43	C_SLV_SY-q=1.5	-6,92	2,69	57,95	59,84	22,24	8,38
871	0,00	C_SLU_STATICA	-11,62	7,47	57,95	59,84	8,01	4,99
871	0,43	C_SLU_STATICA	-3,58	10,70	57,95	59,84	5,59	16,19
871	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-6,08	4,93	57,95	59,84	12,14	9,53
871	0,43	C_SLV_SX-q=1.5	-1,67	6,79	57,95	59,84	8,82	34,66
871	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-7,13	3,20	57,95	59,84	18,70	8,13
871	0,43	C_SLV_SX-q=1.5	-2,73	5,08	57,95	59,84	11,77	21,26
871	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-6,03	4,99	57,95	59,84	12,00	9,60
871	0,43	C_SLV_SY-q=1.5	-1,63	6,87	57,95	59,84	8,72	35,59
871	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-7,18	3,14	57,95	59,84	19,04	8,08
871	0,43	C_SLV_SY-q=1.5	-2,77	5,01	57,95	59,84	11,95	20,92
872	0,00	C_SLU_STATICA	-7,68	11,13	57,95	59,84	5,38	7,55
872	0,43	C_SLU_STATICA	0,37	12,69	57,95	59,84	4,72	157,90
872	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-3,91	7,03	57,95	59,84	8,51	14,81
872	0,43	C_SLV_SX-q=1.5	0,49	7,92	57,95	59,84	7,55	118,02
872	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-4,78	5,34	57,95	59,84	11,21	12,12
872	0,43	C_SLV_SX-q=1.5	-0,38	6,27	57,95	59,84	9,54	153,30
872	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-3,88	7,12	57,95	59,84	8,40	14,92
872	0,43	C_SLV_SY-q=1.5	0,52	8,05	57,95	59,84	7,43	111,01
872	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-4,81	5,25	57,95	59,84	11,40	12,04
872	0,43	C_SLV_SY-q=1.5	-0,41	6,14	57,95	59,84	9,74	141,68
873	0,00	C_SLU_STATICA	-4,93	12,84	57,95	59,84	4,66	11,76
873	0,43	C_SLU_STATICA	3,12	13,23	57,95	59,84	4,52	18,60
873	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-2,16	8,01	57,95	59,84	7,47	26,79
873	0,43	C_SLV_SX-q=1.5	2,24	8,26	57,95	59,84	7,25	25,85
873	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-3,42	6,37	57,95	59,84	9,39	16,93
873	0,43	C_SLV_SX-q=1.5	0,98	6,63	57,95	59,84	9,03	59,01
873	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-1,99	8,16	57,95	59,84	7,33	29,16

873	0,43	C_SLV_SY-q=1.5	2,42	8,51	57,95	59,84	7,03	23,96
873	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-3,60	6,23	57,95	59,84	9,61	16,10
873	0,43	C_SLV_SY-q=1.5	0,81	6,38	57,95	59,84	9,38	71,98
874	0,00	C_SLU_STATICA	-2,49	13,16	57,95	59,84	4,55	23,30
874	0,43	C_SLU_STATICA	5,55	12,51	57,95	59,84	4,79	10,43
874	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,43	8,23	57,95	59,84	7,27	135,08
874	0,43	C_SLV_SX-q=1.5	3,98	8,06	57,95	59,84	7,43	14,57
874	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-2,43	6,59	57,95	59,84	9,09	23,86
874	0,43	C_SLV_SX-q=1.5	1,98	6,10	57,95	59,84	9,81	29,33
874	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-0,04	8,51	57,95	59,84	7,03	1316,99
874	0,43	C_SLV_SY-q=1.5	4,36	8,54	57,95	59,84	7,01	13,28
874	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-2,82	6,31	57,95	59,84	9,48	20,59
874	0,43	C_SLV_SY-q=1.5	1,59	5,62	57,95	59,84	10,65	36,45
875	0,00	C_SLU_STATICA	0,60	12,19	57,95	59,84	4,91	97,23
875	0,43	C_SLU_STATICA	8,64	10,23	57,95	59,84	5,85	6,71
875	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	1,90	7,94	57,95	59,84	7,54	30,51
875	0,43	C_SLV_SX-q=1.5	6,30	7,39	57,95	59,84	8,10	9,19
875	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-1,31	5,88	57,95	59,84	10,18	44,23
875	0,43	C_SLV_SX-q=1.5	3,10	4,30	57,95	59,84	13,90	18,72
875	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	2,59	8,46	57,95	59,84	7,07	22,36
875	0,43	C_SLV_SY-q=1.5	7,00	8,24	57,95	59,84	7,26	8,28
875	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-2,00	5,35	57,95	59,84	11,18	28,93
875	0,43	C_SLV_SY-q=1.5	2,40	3,45	57,95	59,84	17,33	24,12
876	0,00	C_SLU_STATICA	6,18	9,61	57,95	59,84	6,23	9,38
876	0,43	C_SLU_STATICA	14,22	5,27	57,95	59,84	11,35	4,08
876	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	5,88	7,15	57,95	59,84	8,37	9,85
876	0,43	C_SLV_SX-q=1.5	10,29	5,70	57,95	59,84	10,49	5,63
876	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	1,01	3,85	57,95	59,84	15,53	57,32
876	0,43	C_SLV_SX-q=1.5	5,42	0,50	57,95	59,84	119,75	10,70
876	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	6,96	8,05	57,95	59,84	7,43	8,33
876	0,43	C_SLV_SY-q=1.5	11,37	7,07	57,95	59,84	8,46	5,10
876	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-0,07	2,95	57,95	59,84	20,29	878,00
876	0,43	C_SLV_SY-q=1.5	4,34	-0,87	57,95	-59,84	68,69	13,35
877	0,00	C_SLU_STATICA	19,47	4,02	57,95	59,84	14,87	2,98
877	0,28	C_SLU_STATICA	24,67	-2,04	57,95	-59,84	29,26	2,35
877	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	14,76	5,17	57,95	59,84	11,57	3,93
877	0,28	C_SLV_SX-q=1.5	17,61	2,66	57,95	59,84	22,46	3,29
877	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	7,54	-0,39	57,95	-59,84	154,99	7,69
877	0,28	C_SLV_SX-q=1.5	10,39	-4,79	57,95	-59,84	12,49	5,58
877	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	16,19	6,62	57,95	59,84	9,04	3,58
877	0,28	C_SLV_SY-q=1.5	19,04	4,51	57,95	59,84	13,28	3,04
877	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	6,11	-1,83	57,95	-59,84	32,64	9,49
877	0,28	C_SLV_SY-q=1.5	8,96	-6,63	57,95	-59,84	9,02	6,47

12.6.12 Trave 27-30 liv 150

Esito verifica a taglio			1,83		verifica soddisfatta			
Esito verifica a flessione			2,59		verifica soddisfatta			
Frame	Station	OutputCase	V _{sd}	M _{sd}	V _{Rd}	M _{Rd}	FS	FS
Text	m	Text	KN	KN-m	KN	KN-m	Flessione	Taglio
716	0,15	C_SLU_STATICA	-31,73	-0,42	57,95	-137,5	329,66	1,83
716	0,41	C_SLU_STATICA	-30,78	7,71	57,95	99,18	12,87	1,88
716	0,67	C_SLU_STATICA	-29,84	15,59	57,95	99,18	6,36	1,94
716	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-17,07	3,15	57,95	99,18	31,52	3,40
716	0,41	C_SLV_SX-q=1.5	-16,34	8,36	57,95	99,18	11,86	3,55
716	0,67	C_SLV_SX-q=1.5	-15,61	13,45	57,95	99,18	7,38	3,71
716	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-21,37	-2,89	57,95	-137,5	47,63	2,71
716	0,41	C_SLV_SX-q=1.5	-20,64	1,70	57,95	99,18	58,27	2,81
716	0,67	C_SLV_SX-q=1.5	-19,91	6,04	57,95	99,18	16,42	2,91
716	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-16,95	4,99	57,95	99,18	19,86	3,42
716	0,41	C_SLV_SY-q=1.5	-16,23	10,18	57,95	99,18	9,74	3,57
716	0,67	C_SLV_SY-q=1.5	-15,50	15,23	57,95	99,18	6,51	3,74
716	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-21,48	-4,73	57,95	-137,5	29,05	2,70
716	0,41	C_SLV_SY-q=1.5	-20,75	-0,12	57,95	-137,5	1185,34	2,79
716	0,67	C_SLV_SY-q=1.5	-20,02	4,26	57,95	99,18	23,27	2,89
883	0,00	C_SLU_STATICA	-8,19	16,01	57,95	99,18	6,19	7,08
883	0,42	C_SLU_STATICA	-6,66	19,14	57,95	99,16	5,18	8,71
883	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-3,83	13,69	57,95	99,18	7,24	15,13
883	0,42	C_SLV_SX-q=1.5	-2,65	15,20	57,95	99,16	6,52	21,85
883	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-6,05	6,30	57,95	99,18	15,75	9,58
883	0,42	C_SLV_SX-q=1.5	-4,87	8,46	57,95	99,16	11,73	11,89
883	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-3,13	15,48	57,95	99,18	6,41	18,50
883	0,42	C_SLV_SY-q=1.5	-1,95	16,66	57,95	99,16	5,95	29,66
883	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-6,75	4,51	57,95	99,18	21,97	8,59
883	0,42	C_SLV_SY-q=1.5	-5,57	7,00	57,95	99,16	14,17	10,40
884	0,00	C_SLU_STATICA	0,62	20,17	57,95	99,16	4,92	94,07
884	0,42	C_SLU_STATICA	2,15	19,59	57,95	99,16	5,06	26,98
884	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	1,90	15,84	57,95	99,16	6,26	30,55
884	0,42	C_SLV_SX-q=1.5	3,08	14,88	57,95	99,16	6,66	18,84
884	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,96	9,05	57,95	99,16	10,96	60,24
884	0,42	C_SLV_SX-q=1.5	0,22	9,11	57,95	99,16	10,88	268,28
884	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	2,51	17,27	57,95	99,16	5,74	23,08
884	0,42	C_SLV_SY-q=1.5	3,69	16,03	57,95	99,16	6,18	15,70
884	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-1,58	7,61	57,95	99,16	13,03	36,75
884	0,42	C_SLV_SY-q=1.5	-0,40	7,96	57,95	99,16	12,45	145,60
885	0,00	C_SLU_STATICA	-3,71	19,71	57,95	99,16	5,03	15,60
885	0,42	C_SLU_STATICA	-2,18	20,95	57,95	99,16	4,73	26,56
885	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-1,31	14,89	57,95	99,16	6,66	44,34
885	0,42	C_SLV_SX-q=1.5	-0,13	15,38	57,95	99,16	6,45	452,72
885	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-2,80	9,20	57,95	99,16	10,78	20,68

885	0,42	C_SLV_SX-q=1.5	-1,62	9,95	57,95	99,16	9,97	35,70
885	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-1,13	16,02	57,95	99,16	6,19	51,33
885	0,42	C_SLV_SY-q=1.5	0,05	16,40	57,95	99,16	6,05	1182,61
885	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-2,98	8,07	57,95	99,16	12,28	19,45
885	0,42	C_SLV_SY-q=1.5	-1,80	8,93	57,95	99,16	11,11	32,18
886	0,00	C_SLU_STATICA	-7,43	21,48	57,95	99,16	4,62	7,80
886	0,42	C_SLU_STATICA	-5,90	24,29	57,95	99,16	4,08	9,82
886	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-3,19	15,69	57,95	99,16	6,32	18,15
886	0,42	C_SLV_SX-q=1.5	-2,01	17,43	57,95	99,16	5,69	28,77
886	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-5,07	10,21	57,95	99,16	9,71	11,42
886	0,42	C_SLV_SX-q=1.5	-3,90	11,46	57,95	99,16	8,65	14,88
886	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-3,05	16,71	57,95	99,16	5,93	19,02
886	0,42	C_SLV_SY-q=1.5	-1,87	18,55	57,95	99,16	5,35	31,04
886	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-5,22	9,20	57,95	99,16	10,78	11,10
886	0,42	C_SLV_SY-q=1.5	-4,04	10,34	57,95	99,16	9,59	14,33
887	0,00	C_SLU_STATICA	-12,61	24,94	57,95	99,16	3,98	4,59
887	0,42	C_SLU_STATICA	-11,08	29,94	57,95	99,16	3,31	5,23
887	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-5,34	17,85	57,95	99,16	5,56	10,86
887	0,42	C_SLV_SX-q=1.5	-4,16	21,15	57,95	99,16	4,69	13,93
887	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-8,63	11,74	57,95	99,16	8,44	6,72
887	0,42	C_SLV_SX-q=1.5	-7,45	13,84	57,95	99,16	7,17	7,78
887	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-4,80	18,99	57,95	99,16	5,22	12,07
887	0,42	C_SLV_SY-q=1.5	-3,62	22,54	57,95	99,16	4,40	15,99
887	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-9,17	10,60	57,95	99,16	9,35	6,32
887	0,42	C_SLV_SY-q=1.5	-7,99	12,44	57,95	99,16	7,97	7,26
888	0,00	C_SLU_STATICA	-18,50	30,83	57,95	99,16	3,22	3,13
888	0,42	C_SLU_STATICA	-16,97	38,31	57,95	99,16	2,59	3,42
888	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-8,07	21,72	57,95	99,16	4,56	7,18
888	0,42	C_SLV_SX-q=1.5	-6,90	26,53	57,95	99,16	3,74	8,40
888	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-12,13	14,21	57,95	99,16	6,98	4,78
888	0,42	C_SLV_SX-q=1.5	-10,95	17,43	57,95	99,16	5,69	5,29
888	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-7,49	23,15	57,95	99,16	4,28	7,74
888	0,42	C_SLV_SY-q=1.5	-6,31	28,21	57,95	99,16	3,51	9,18
888	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-12,72	12,79	57,95	99,16	7,75	4,56
888	0,42	C_SLV_SY-q=1.5	-11,54	15,75	57,95	99,16	6,30	5,02
878	0,00	C_SLU_STATICA	20,07	38,87	57,95	99,16	2,55	2,89
878	0,39	C_SLU_STATICA	27,45	29,60	57,95	99,16	3,35	2,11
878	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	15,27	27,25	57,95	99,16	3,64	3,80
878	0,39	C_SLV_SX-q=1.5	19,31	20,54	57,95	99,16	4,83	3,00
878	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	8,19	17,42	57,95	99,16	5,69	7,08
878	0,39	C_SLV_SX-q=1.5	12,23	13,41	57,95	99,16	7,40	4,74
878	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	16,81	28,80	57,95	99,16	3,44	3,45
878	0,39	C_SLV_SY-q=1.5	20,86	21,49	57,95	99,16	4,61	2,78
878	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	6,64	15,87	57,95	99,16	6,25	8,72
878	0,39	C_SLV_SY-q=1.5	10,69	12,46	57,95	99,16	7,96	5,42

879	0,00	C_SLU_STATICA	20,03	27,80	57,95	99,16	3,57	2,89
879	0,39	C_SLU_STATICA	27,41	18,55	57,95	99,16	5,35	2,11
879	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	15,43	19,25	57,95	99,16	5,15	3,76
879	0,39	C_SLV_SX-q=1.5	19,47	12,60	57,95	99,16	7,87	2,98
879	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	8,02	12,60	57,95	99,16	7,87	7,23
879	0,39	C_SLV_SX-q=1.5	12,06	8,53	57,95	99,16	11,63	4,80
879	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	17,24	20,10	57,95	99,16	4,93	3,36
879	0,39	C_SLV_SY-q=1.5	21,28	12,79	57,95	99,16	7,75	2,72
879	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	6,21	11,75	57,95	99,16	8,44	9,33
879	0,39	C_SLV_SY-q=1.5	10,25	8,34	57,95	99,16	11,89	5,65
880	0,00	C_SLU_STATICA	23,27	16,57	57,95	99,16	5,98	2,49
880	0,39	C_SLU_STATICA	30,65	6,06	57,95	99,18	16,37	1,89
880	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	17,54	11,24	57,95	99,16	8,82	3,30
880	0,39	C_SLV_SX-q=1.5	21,59	4,58	57,95	99,18	21,63	2,68
880	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	9,65	7,59	57,95	99,16	13,06	6,00
880	0,39	C_SLV_SX-q=1.5	13,70	2,06	57,95	99,18	48,08	4,23
880	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	19,51	11,33	57,95	99,16	8,76	2,97
880	0,39	C_SLV_SY-q=1.5	23,56	4,91	57,95	99,18	20,21	2,46
880	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	7,69	7,51	57,95	99,16	13,21	7,54
880	0,39	C_SLV_SY-q=1.5	11,73	1,74	57,95	99,18	57,01	4,94
881	0,00	C_SLU_STATICA	32,52	3,63	57,95	99,18	27,29	1,78
881	0,39	C_SLU_STATICA	39,90	-10,49	57,95	-137,5	13,11	1,45
881	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	23,48	3,21	57,95	99,18	30,85	2,47
881	0,39	C_SLV_SX-q=1.5	27,52	-3,83	57,95	-137,5	35,90	2,11
881	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	14,40	0,62	57,95	99,18	160,62	4,02
881	0,39	C_SLV_SX-q=1.5	18,45	-8,69	57,95	-137,5	15,82	3,14
881	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	25,69	3,73	57,95	99,18	26,56	2,26
881	0,39	C_SLV_SY-q=1.5	29,73	-2,20	57,95	-137,5	62,38	1,95
881	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	12,20	0,10	57,95	99,18	1015,15	4,75
881	0,39	C_SLV_SY-q=1.5	16,24	-10,32	57,95	-137,5	13,33	3,57
882	0,00	C_SLU_STATICA	49,80	-13,72	57,95	-137,5	10,02	1,16
882	0,24	C_SLU_STATICA	54,35	-26,22	57,95	-137,5	5,24	1,07
882	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	34,26	-5,44	57,95	-137,5	25,29	1,69
882	0,24	C_SLV_SX-q=1.5	36,75	-11,57	57,95	-137,5	11,89	1,58
882	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	23,65	-10,83	57,95	-137,5	12,69	2,45
882	0,24	C_SLV_SX-q=1.5	26,14	-19,20	57,95	-137,5	7,16	2,22
882	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	36,57	-3,65	57,95	-137,5	37,72	1,58
882	0,24	C_SLV_SY-q=1.5	39,06	-9,17	57,95	-137,5	14,99	1,48
882	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	21,34	-12,63	57,95	-137,5	10,89	2,72
882	0,24	C_SLV_SY-q=1.5	23,83	-21,60	57,95	-137,5	6,37	2,43

12.6.13 Trave 27-30 liv 150

Esito verifica a taglio	1,88	verifica soddisfatta
Esito verifica a flessione	1,81	verifica soddisfatta

Station	OutputCase	V _{sd}	M _{sd}	V _{Rd}	M _{Rd}	FS	FS
m	Text	KN	KN-m	KN	KN-m	Flessione	Taglio
0,15	C_SLU_STATICA	-20,68	-12,56	57,95	-31,95	2,54	2,80
0,52	C_SLU_STATICA	-19,35	-5,25	57,95	-31,95	6,08	3,00
0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-8,37	-1,31	57,95	-31,95	24,34	6,93
0,52	C_SLV_SX-q=1.5	-7,35	1,58	57,95	31,95	20,21	7,89
0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-18,77	-15,23	57,95	-31,95	2,10	3,09
0,52	C_SLV_SX-q=1.5	-17,75	-8,59	57,95	-31,95	3,72	3,27
0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-6,70	1,14	57,95	31,95	28,06	8,65
0,52	C_SLV_SY-q=1.5	-5,68	3,42	57,95	31,95	9,35	10,21
0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-20,44	-17,68	57,95	-31,95	1,81	2,84
0,52	C_SLV_SY-q=1.5	-19,42	-10,43	57,95	-31,95	3,06	2,98
0,00	C_SLU_STATICA	-10,99	-4,39	57,95	-31,95	7,28	5,27
0,26	C_SLU_STATICA	-10,05	-1,68	57,95	-31,95	19,04	5,77
0,52	C_SLU_STATICA	-9,12	0,79	57,95	31,95	40,47	6,36
0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-3,87	1,94	57,95	31,95	16,46	14,97
0,26	C_SLV_SX-q=1.5	-3,15	2,86	57,95	31,95	11,17	18,40
0,52	C_SLV_SX-q=1.5	-2,43	3,61	57,95	31,95	8,86	23,85
0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-10,84	-7,82	57,95	-31,95	4,09	5,35
0,26	C_SLV_SX-q=1.5	-10,12	-5,13	57,95	-31,95	6,22	5,73
0,52	C_SLV_SX-q=1.5	-9,40	-2,65	57,95	-31,95	12,07	6,16
0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-2,73	3,71	57,95	31,95	8,61	21,20
0,26	C_SLV_SY-q=1.5	-2,01	4,34	57,95	31,95	7,37	28,77
0,52	C_SLV_SY-q=1.5	-1,29	4,78	57,95	31,95	6,68	44,78
0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-11,98	-9,59	57,95	-31,95	3,33	4,84
0,26	C_SLV_SY-q=1.5	-11,26	-6,61	57,95	-31,95	4,84	5,15
0,52	C_SLV_SY-q=1.5	-10,54	-3,82	57,95	-31,95	8,36	5,50
0,00	C_SLU_STATICA	-6,30	1,36	57,95	31,95	23,54	9,21
0,26	C_SLU_STATICA	-5,36	2,86	57,95	31,95	11,18	10,81
0,52	C_SLU_STATICA	-4,42	4,12	57,95	31,95	7,76	13,10
0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-2,21	3,85	57,95	31,95	8,29	26,21
0,26	C_SLV_SX-q=1.5	-1,49	4,36	57,95	31,95	7,33	38,86
0,52	C_SLV_SX-q=1.5	-0,77	4,70	57,95	31,95	6,80	75,06
0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-6,29	-2,15	57,95	-31,95	14,83	9,22
0,26	C_SLV_SX-q=1.5	-5,57	-0,66	57,95	-31,95	48,42	10,41
0,52	C_SLV_SX-q=1.5	-4,85	0,63	57,95	31,95	50,43	11,96
0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-1,56	4,99	57,95	31,95	6,40	37,07
0,26	C_SLV_SY-q=1.5	-0,84	5,33	57,95	31,95	6,00	68,74
0,52	C_SLV_SY-q=1.5	-0,12	5,49	57,95	31,95	5,82	467,32
0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-6,93	-3,29	57,95	-31,95	9,70	8,36
0,26	C_SLV_SY-q=1.5	-6,21	-1,63	57,95	-31,95	19,65	9,33
0,52	C_SLV_SY-q=1.5	-5,49	-0,15	57,95	-31,95	206,53	10,55
0,00	C_SLU_STATICA	-4,17	4,46	57,95	31,95	7,16	13,90
0,26	C_SLU_STATICA	-3,24	5,41	57,95	31,95	5,90	17,91
0,52	C_SLU_STATICA	-2,30	6,13	57,95	31,95	5,21	25,21

0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-1,64	4,84	57,95	31,95	6,59	35,25
0,26	C_SLV_SX-q=1.5	-0,92	5,23	57,95	31,95	6,11	62,71
0,52	C_SLV_SX-q=1.5	-0,21	5,44	57,95	31,95	5,87	282,67
0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-3,98	0,93	57,95	31,95	34,33	14,56
0,26	C_SLV_SX-q=1.5	-3,26	1,81	57,95	31,95	17,62	17,78
0,52	C_SLV_SX-q=1.5	-2,54	2,49	57,95	31,95	12,83	22,81
0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-1,32	5,61	57,95	31,95	5,70	44,07
0,26	C_SLV_SY-q=1.5	-0,60	5,89	57,95	31,95	5,42	97,23
0,52	C_SLV_SY-q=1.5	0,12	6,00	57,95	31,95	5,32	467,32
0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-4,31	0,17	57,95	31,95	189,05	13,45
0,26	C_SLV_SY-q=1.5	-3,59	1,15	57,95	31,95	27,85	16,15
0,52	C_SLV_SY-q=1.5	-2,87	1,93	57,95	31,95	16,58	20,20
0,00	C_SLU_STATICA	-2,70	6,36	57,95	31,95	5,02	21,46
0,26	C_SLU_STATICA	-1,76	6,93	57,95	31,95	4,61	32,85
0,52	C_SLU_STATICA	-0,83	7,27	57,95	31,95	4,40	69,90
0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-1,07	5,55	57,95	31,95	5,76	54,21
0,26	C_SLV_SX-q=1.5	-0,35	5,79	57,95	31,95	5,52	166,04
0,52	C_SLV_SX-q=1.5	0,37	5,87	57,95	31,95	5,45	156,19
0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-2,59	2,68	57,95	31,95	11,94	22,37
0,26	C_SLV_SX-q=1.5	-1,87	3,19	57,95	31,95	10,02	30,99
0,52	C_SLV_SX-q=1.5	-1,15	3,50	57,95	31,95	9,13	50,35
0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-0,86	6,09	57,95	31,95	5,24	67,54
0,26	C_SLV_SY-q=1.5	-0,14	6,27	57,95	31,95	5,10	419,91
0,52	C_SLV_SY-q=1.5	0,58	6,27	57,95	31,95	5,09	99,74
0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-2,80	2,13	57,95	31,95	15,01	20,69
0,26	C_SLV_SY-q=1.5	-2,08	2,71	57,95	31,95	11,79	27,85
0,52	C_SLV_SY-q=1.5	-1,36	3,09	57,95	31,95	10,33	42,58
0,00	C_SLU_STATICA	-1,35	7,39	57,95	31,95	4,33	43,02
0,26	C_SLU_STATICA	-0,41	7,61	57,95	31,95	4,20	140,99
0,52	C_SLU_STATICA	0,52	7,60	57,95	31,95	4,21	110,59
0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,33	5,91	57,95	31,95	5,41	177,21
0,26	C_SLV_SX-q=1.5	0,39	5,96	57,95	31,95	5,36	147,45
0,52	C_SLV_SX-q=1.5	1,11	5,85	57,95	31,95	5,46	52,11
0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-1,58	3,60	57,95	31,95	8,88	36,70
0,26	C_SLV_SX-q=1.5	-0,86	3,85	57,95	31,95	8,30	67,46
0,52	C_SLV_SX-q=1.5	-0,14	3,90	57,95	31,95	8,20	416,89
0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-0,11	6,30	57,95	31,95	5,07	512,81
0,26	C_SLV_SY-q=1.5	0,61	6,29	57,95	31,95	5,08	95,62
0,52	C_SLV_SY-q=1.5	1,33	6,11	57,95	31,95	5,23	43,70
0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-1,79	3,21	57,95	31,95	9,97	32,34
0,26	C_SLV_SY-q=1.5	-1,07	3,52	57,95	31,95	9,07	54,06
0,52	C_SLV_SY-q=1.5	-0,35	3,64	57,95	31,95	8,78	164,16
0,00	C_SLU_STATICA	0,43	7,60	57,95	31,95	4,20	135,71
0,26	C_SLU_STATICA	1,36	7,37	57,95	31,95	4,33	42,51
0,52	C_SLU_STATICA	2,30	6,90	57,95	31,95	4,63	25,21

0,00	C_SLV_SX-q=1.5	0,91	5,82	57,95	31,95	5,49	63,47
0,26	C_SLV_SX-q=1.5	1,63	5,58	57,95	31,95	5,72	35,49
0,52	C_SLV_SX-q=1.5	2,35	5,19	57,95	31,95	6,15	24,63
0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,61	3,92	57,95	31,95	8,16	95,78
0,26	C_SLV_SX-q=1.5	0,11	3,89	57,95	31,95	8,21	508,31
0,52	C_SLV_SX-q=1.5	0,83	3,65	57,95	31,95	8,76	69,48
0,00	C_SLV_SY-q=1.5	1,24	6,07	57,95	31,95	5,27	46,69
0,26	C_SLV_SY-q=1.5	1,96	5,74	57,95	31,95	5,57	29,55
0,52	C_SLV_SY-q=1.5	2,68	5,28	57,95	31,95	6,05	21,62
0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-0,93	3,67	57,95	31,95	8,70	62,11
0,26	C_SLV_SY-q=1.5	-0,21	3,74	57,95	31,95	8,55	272,05
0,52	C_SLV_SY-q=1.5	0,51	3,56	57,95	31,95	8,97	114,52
0,00	C_SLU_STATICA	3,39	6,75	57,95	31,95	4,73	17,08
0,26	C_SLU_STATICA	4,33	5,76	57,95	31,95	5,55	13,39
0,52	C_SLU_STATICA	5,26	4,53	57,95	31,95	7,06	11,01
0,00	C_SLV_SX-q=1.5	3,25	5,08	57,95	31,95	6,29	17,81
0,26	C_SLV_SX-q=1.5	3,97	4,45	57,95	31,95	7,18	14,59
0,52	C_SLV_SX-q=1.5	4,69	3,79	57,95	31,95	8,43	12,35
0,00	C_SLV_SX-q=1.5	0,66	3,56	57,95	31,95	8,97	88,33
0,26	C_SLV_SX-q=1.5	1,38	3,00	57,95	31,95	10,66	42,11
0,52	C_SLV_SX-q=1.5	2,10	2,10	57,95	31,95	15,24	27,66
0,00	C_SLV_SY-q=1.5	3,82	5,15	57,95	31,95	6,21	15,19
0,26	C_SLV_SY-q=1.5	4,54	4,50	57,95	31,95	7,11	12,78
0,52	C_SLV_SY-q=1.5	5,26	3,93	57,95	31,95	8,13	11,03
0,00	C_SLV_SY-q=1.5	0,09	3,49	57,95	31,95	9,14	623,09
0,26	C_SLV_SY-q=1.5	0,81	2,95	57,95	31,95	10,81	71,28
0,52	C_SLV_SY-q=1.5	1,53	1,96	57,95	31,95	16,33	37,80
0,00	C_SLU_STATICA	8,97	4,16	57,95	31,95	7,69	6,46
0,26	C_SLU_STATICA	9,91	1,73	57,95	31,95	18,50	5,85
0,52	C_SLU_STATICA	10,84	-0,94	57,95	-31,95	33,84	5,35
0,00	C_SLV_SX-q=1.5	7,76	3,60	57,95	31,95	8,87	7,46
0,26	C_SLV_SX-q=1.5	8,48	2,57	57,95	31,95	12,43	6,83
0,52	C_SLV_SX-q=1.5	9,20	1,46	57,95	31,95	21,91	6,30
0,00	C_SLV_SX-q=1.5	2,94	1,81	57,95	31,95	17,64	19,70
0,26	C_SLV_SX-q=1.5	3,66	-0,10	57,95	-31,95	315,09	15,83
0,52	C_SLV_SX-q=1.5	4,38	-2,30	57,95	-31,95	13,88	13,23
0,00	C_SLV_SY-q=1.5	8,67	3,77	57,95	31,95	8,47	6,68
0,26	C_SLV_SY-q=1.5	9,39	2,99	57,95	31,95	10,70	6,17
0,52	C_SLV_SY-q=1.5	10,11	2,12	57,95	31,95	15,08	5,73
0,00	C_SLV_SY-q=1.5	2,04	1,64	57,95	31,95	19,49	28,45
0,26	C_SLV_SY-q=1.5	2,76	-0,52	57,95	-31,95	61,74	21,02
0,52	C_SLV_SY-q=1.5	3,48	-2,96	57,95	-31,95	10,79	16,67
0,00	C_SLU_STATICA	19,64	-1,70	57,95	-31,95	18,81	2,95
0,37	C_SLU_STATICA	20,96	-9,11	57,95	-31,95	3,51	2,76
0,00	C_SLV_SX-q=1.5	16,20	1,12	57,95	31,95	28,61	3,58

0,37	C_SLV_SX-q=1.5	17,22	-2,02	57,95	-31,95	15,80	3,37
0,00	C_SLV_SX-q=1.5	7,83	-2,92	57,95	-31,95	10,96	7,40
0,37	C_SLV_SX-q=1.5	8,85	-8,92	57,95	-31,95	3,58	6,55
0,00	C_SLV_SY-q=1.5	17,26	1,83	57,95	31,95	17,50	3,36
0,37	C_SLV_SY-q=1.5	18,28	-0,91	57,95	-31,95	34,96	3,17
0,00	C_SLV_SY-q=1.5	6,77	-3,62	57,95	-31,95	8,82	8,56
0,37	C_SLV_SY-q=1.5	7,79	-10,03	57,95	-31,95	3,19	7,44
0,15	C_SLU_STATICA	-18,56	4,08	57,95	31,95	7,84	3,12
0,43	C_SLU_STATICA	-13,43	8,48	57,95	31,95	3,77	4,32
0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-7,03	3,13	57,95	31,95	10,20	8,24
0,43	C_SLV_SX-q=1.5	-4,23	5,14	57,95	31,95	6,22	13,69
0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-15,42	-0,01	57,95	-31,95	3550,00	3,76
0,43	C_SLV_SX-q=1.5	-12,63	3,39	57,95	31,95	9,42	4,59
0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-7,38	3,01	57,95	31,95	10,62	7,85
0,43	C_SLV_SY-q=1.5	-4,59	5,14	57,95	31,95	6,22	12,63
0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-15,07	0,11	57,95	31,95	278,31	3,85
0,43	C_SLV_SY-q=1.5	-12,27	3,39	57,95	31,95	9,42	4,72
0,00	C_SLU_STATICA	-13,50	9,41	57,95	31,95	3,40	4,29
0,43	C_SLU_STATICA	-5,56	13,46	57,95	31,95	2,37	10,42
0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-4,88	5,69	57,95	31,95	5,62	11,88
0,43	C_SLV_SX-q=1.5	-0,55	8,83	57,95	31,95	3,62	104,60
0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-10,85	3,96	57,95	31,95	8,07	5,34
0,43	C_SLV_SX-q=1.5	-6,52	5,66	57,95	31,95	5,65	8,88
0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-4,90	5,70	57,95	31,95	5,61	11,83
0,43	C_SLV_SY-q=1.5	-0,58	8,81	57,95	31,95	3,62	100,43
0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-10,82	3,95	57,95	31,95	8,09	5,35
0,43	C_SLV_SY-q=1.5	-6,50	5,68	57,95	31,95	5,63	8,92
0,00	C_SLU_STATICA	-8,71	14,00	57,95	31,95	2,28	6,65
0,43	C_SLU_STATICA	-0,77	16,02	57,95	31,95	1,99	75,16
0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-2,89	9,34	57,95	31,95	3,42	20,04
0,43	C_SLV_SX-q=1.5	1,43	11,35	57,95	31,95	2,81	40,49
0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-7,09	5,80	57,95	31,95	5,51	8,18
0,43	C_SLV_SX-q=1.5	-2,77	6,20	57,95	31,95	5,15	20,95
0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-2,91	9,31	57,95	31,95	3,43	19,91
0,43	C_SLV_SY-q=1.5	1,41	11,30	57,95	31,95	2,83	41,07
0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-7,07	5,83	57,95	31,95	5,48	8,20
0,43	C_SLV_SY-q=1.5	-2,75	6,24	57,95	31,95	5,12	21,11
0,00	C_SLU_STATICA	-5,91	16,26	57,95	31,95	1,97	9,80
0,43	C_SLU_STATICA	2,03	17,08	57,95	31,95	1,87	28,60
0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-1,87	11,65	57,95	31,95	2,74	31,05
0,43	C_SLV_SX-q=1.5	2,46	12,76	57,95	31,95	2,50	23,59
0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-4,85	6,19	57,95	31,95	5,16	11,95
0,43	C_SLV_SX-q=1.5	-0,53	6,10	57,95	31,95	5,24	109,96
0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-1,98	11,59	57,95	31,95	2,76	29,34
0,43	C_SLV_SY-q=1.5	2,35	12,65	57,95	31,95	2,52	24,69

0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-4,74	6,25	57,95	31,95	5,11	12,22
0,43	C_SLV_SY-q=1.5	-0,42	6,20	57,95	31,95	5,15	138,30
0,00	C_SLU_STATICA	-4,07	17,12	57,95	31,95	1,87	14,24
0,43	C_SLU_STATICA	3,87	17,16	57,95	31,95	1,86	14,97
0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-1,27	12,92	57,95	31,95	2,47	45,48
0,43	C_SLV_SX-q=1.5	3,05	13,39	57,95	31,95	2,39	19,01
0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-3,35	6,00	57,95	31,95	5,33	17,31
0,43	C_SLV_SX-q=1.5	0,98	5,65	57,95	31,95	5,65	59,43
0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-1,49	12,79	57,95	31,95	2,50	38,81
0,43	C_SLV_SY-q=1.5	2,83	13,16	57,95	31,95	2,43	20,48
0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-3,13	6,12	57,95	31,95	5,22	18,53
0,43	C_SLV_SY-q=1.5	1,19	5,87	57,95	31,95	5,44	48,53
0,00	C_SLU_STATICA	-2,76	16,99	57,95	31,95	1,88	20,97
0,43	C_SLU_STATICA	5,18	16,48	57,95	31,95	1,94	11,19
0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,84	13,39	57,95	31,95	2,39	68,74
0,43	C_SLV_SX-q=1.5	3,48	13,34	57,95	31,95	2,40	16,66
0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-2,35	5,47	57,95	31,95	5,84	24,71
0,43	C_SLV_SX-q=1.5	1,98	5,05	57,95	31,95	6,33	29,31
0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-0,85	13,14	57,95	31,95	2,43	68,50
0,43	C_SLV_SY-q=1.5	3,48	12,91	57,95	31,95	2,48	16,67
0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-2,34	5,72	57,95	31,95	5,58	24,74
0,43	C_SLV_SY-q=1.5	1,98	5,48	57,95	31,95	5,83	29,27
0,00	C_SLU_STATICA	-2,17	16,24	57,95	31,95	1,97	26,69
0,43	C_SLU_STATICA	5,77	15,47	57,95	31,95	2,07	10,04
0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,39	13,30	57,95	31,95	2,40	149,74
0,43	C_SLV_SX-q=1.5	3,94	12,88	57,95	31,95	2,48	14,73
0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-2,21	4,84	57,95	31,95	6,61	26,28
0,43	C_SLV_SX-q=1.5	2,12	4,52	57,95	31,95	7,07	27,37
0,00	C_SLV_SY-q=1.5	0,36	12,83	57,95	31,95	2,49	161,41
0,43	C_SLV_SY-q=1.5	4,68	12,15	57,95	31,95	2,63	12,38
0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-2,95	5,30	57,95	31,95	6,03	19,64
0,43	C_SLV_SY-q=1.5	1,37	5,25	57,95	31,95	6,08	42,24
0,00	C_SLU_STATICA	0,11	14,81	57,95	31,95	2,16	541,57
0,43	C_SLU_STATICA	8,05	13,08	57,95	31,95	2,44	7,20
0,00	C_SLV_SX-q=1.5	2,49	12,46	57,95	31,95	2,56	23,25
0,43	C_SLV_SX-q=1.5	6,81	11,06	57,95	31,95	2,89	8,50
0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-2,58	4,22	57,95	31,95	7,58	22,46
0,43	C_SLV_SX-q=1.5	1,74	3,81	57,95	31,95	8,38	33,27
0,00	C_SLV_SY-q=1.5	4,32	11,68	57,95	31,95	2,73	13,42
0,43	C_SLV_SY-q=1.5	8,64	10,37	57,95	31,95	3,08	6,71
0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-4,41	4,99	57,95	31,95	6,40	13,15
0,43	C_SLV_SY-q=1.5	-0,08	4,50	57,95	31,95	7,09	698,16
0,00	C_SLU_STATICA	1,01	13,02	57,95	31,95	2,45	57,66
0,43	C_SLU_STATICA	8,95	10,90	57,95	31,95	2,93	6,48
0,00	C_SLV_SX-q=1.5	5,52	11,19	57,95	31,95	2,86	10,49

0,43	C_SLV_SX-q=1.5	9,85	10,06	57,95	31,95	3,18	5,89
0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-4,53	3,64	57,95	31,95	8,78	12,81
0,43	C_SLV_SX-q=1.5	-0,20	2,51	57,95	31,95	12,71	285,46
0,00	C_SLV_SY-q=1.5	8,05	10,48	57,95	31,95	3,05	7,20
0,43	C_SLV_SY-q=1.5	12,37	10,95	57,95	31,95	2,92	4,68
0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-7,05	4,35	57,95	31,95	7,34	8,22
0,43	C_SLV_SY-q=1.5	-2,73	1,62	57,95	31,95	19,75	21,23
0,00	C_SLU_STATICA	23,19	7,87	57,95	31,95	4,06	2,50
0,28	C_SLU_STATICA	28,32	0,79	57,95	31,95	40,61	2,05
0,00	C_SLV_SX-q=1.5	25,58	8,16	57,95	31,95	3,91	2,27
0,28	C_SLV_SX-q=1.5	28,38	5,82	57,95	31,95	5,49	2,04
0,00	C_SLV_SX-q=1.5	1,35	0,96	57,95	31,95	33,37	43,05
0,28	C_SLV_SX-q=1.5	4,14	-4,87	57,95	-31,95	6,56	13,99
0,00	C_SLV_SY-q=1.5	28,01	9,74	57,95	31,95	3,28	2,07
0,28	C_SLV_SY-q=1.5	30,80	8,84	57,95	31,95	3,61	1,88
0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-1,08	-0,62	57,95	-31,95	51,23	53,56
0,28	C_SLV_SY-q=1.5	1,72	-7,90	57,95	-31,95	4,05	33,79

12.6.14 Trave 34-36-38-41 liv 320

Esito verifica a taglio		1,06		verifica soddisfatta				
Esito verifica a flessione		1,04		verifica soddisfatta				
Frame	Station	OutputCase	V _{sd}	M _{sd}	V _{Rd}	M _{Rd}	FS	FS
Text	m	Text	KN	KN-m	KN	KN-m	Flessione	Taglio
810	0,15	C_SLU_STATICA	-22,21	-2,59	57,95	-31,95	12,34	2,61
810	0,61	C_SLU_STATICA	-13,67	5,61	57,95	31,95	5,70	4,24
810	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-8,42	3,80	57,95	31,95	8,40	6,88
810	0,61	C_SLV_SX-q=1.5	-3,77	8,12	57,95	31,95	3,93	15,36
810	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-16,35	-6,64	57,95	-31,95	4,81	3,54
810	0,61	C_SLV_SX-q=1.5	-11,70	-1,76	57,95	-31,95	18,16	4,95
810	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-8,04	4,11	57,95	31,95	7,78	7,21
810	0,61	C_SLV_SY-q=1.5	-3,39	7,87	57,95	31,95	4,06	17,11
810	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-16,74	-6,94	57,95	-31,95	4,60	3,46
810	0,61	C_SLV_SY-q=1.5	-12,09	-1,51	57,95	-31,95	21,17	4,79
811	0,00	C_SLU_STATICA	-15,99	5,85	57,95	31,95	5,46	3,62
811	0,30	C_SLU_STATICA	-10,32	9,85	57,95	31,95	3,24	5,62
811	0,61	C_SLU_STATICA	-4,65	12,12	57,95	31,95	2,64	12,47
811	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-5,01	8,32	57,95	31,95	3,84	11,57
811	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	-1,92	9,39	57,95	31,95	3,40	30,15
811	0,61	C_SLV_SX-q=1.5	1,17	9,56	57,95	31,95	3,34	49,74
811	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-12,76	-1,68	57,95	-31,95	19,02	4,54
811	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	-9,68	1,70	57,95	31,95	18,79	5,99
811	0,61	C_SLV_SX-q=1.5	-6,59	4,12	57,95	31,95	7,75	8,80
811	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-5,14	8,00	57,95	31,95	3,99	11,28
811	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	-2,05	9,12	57,95	31,95	3,50	28,25
811	0,61	C_SLV_SY-q=1.5	1,04	9,34	57,95	31,95	3,42	55,93

811	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-12,63	-1,37	57,95	-31,95	23,40	4,59
811	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	-9,55	1,97	57,95	31,95	16,22	6,07
811	0,61	C_SLV_SY-q=1.5	-6,46	4,34	57,95	31,95	7,36	8,97
812	0,00	C_SLU_STATICA	-8,31	12,94	57,95	31,95	2,47	6,98
812	0,30	C_SLU_STATICA	-2,63	14,60	57,95	31,95	2,19	22,01
812	0,61	C_SLU_STATICA	3,04	14,54	57,95	31,95	2,20	19,07
812	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-2,36	9,82	57,95	31,95	3,25	24,51
812	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	0,72	10,18	57,95	31,95	3,14	80,15
812	0,61	C_SLV_SX-q=1.5	3,81	9,69	57,95	31,95	3,30	15,21
812	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-6,71	4,79	57,95	31,95	6,68	8,64
812	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	-3,62	6,25	57,95	31,95	5,12	15,99
812	0,61	C_SLV_SX-q=1.5	-0,54	6,68	57,95	31,95	4,78	108,31
812	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-2,38	9,64	57,95	31,95	3,32	24,40
812	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	0,71	10,01	57,95	31,95	3,19	81,39
812	0,61	C_SLV_SY-q=1.5	3,80	9,57	57,95	31,95	3,34	15,25
812	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-6,70	4,97	57,95	31,95	6,43	8,65
812	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	-3,61	6,41	57,95	31,95	4,98	16,04
812	0,61	C_SLV_SY-q=1.5	-0,53	6,80	57,95	31,95	4,70	110,38
813	0,00	C_SLU_STATICA	-6,01	14,53	57,95	31,95	2,20	9,65
813	0,30	C_SLU_STATICA	-0,33	15,49	57,95	31,95	2,06	174,02
813	0,61	C_SLU_STATICA	5,34	14,73	57,95	31,95	2,17	10,85
813	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-1,78	9,68	57,95	31,95	3,30	32,61
813	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	1,31	9,92	57,95	31,95	3,22	44,20
813	0,61	C_SLV_SX-q=1.5	4,40	9,34	57,95	31,95	3,42	13,18
813	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-4,66	6,67	57,95	31,95	4,79	12,43
813	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	-1,58	7,45	57,95	31,95	4,29	36,77
813	0,61	C_SLV_SX-q=1.5	1,51	7,17	57,95	31,95	4,45	38,35
813	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-1,81	9,56	57,95	31,95	3,34	32,02
813	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	1,28	9,85	57,95	31,95	3,25	45,34
813	0,61	C_SLV_SY-q=1.5	4,37	9,33	57,95	31,95	3,43	13,28
813	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-4,63	6,79	57,95	31,95	4,70	12,52
813	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	-1,54	7,52	57,95	31,95	4,25	37,56
813	0,61	C_SLV_SY-q=1.5	1,54	7,19	57,95	31,95	4,45	37,53
814	0,00	C_SLU_STATICA	-1,30	14,73	57,95	31,95	2,17	44,54
814	0,30	C_SLU_STATICA	4,37	14,27	57,95	31,95	2,24	13,26
814	0,61	C_SLU_STATICA	10,04	12,08	57,95	31,95	2,65	5,77
814	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	0,66	9,30	57,95	31,95	3,43	88,07
814	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	3,75	9,01	57,95	31,95	3,55	15,47
814	0,61	C_SLV_SX-q=1.5	6,83	7,89	57,95	31,95	4,05	8,48
814	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-1,69	7,20	57,95	31,95	4,44	34,37
814	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	1,40	6,87	57,95	31,95	4,65	41,36
814	0,61	C_SLV_SX-q=1.5	4,49	5,49	57,95	31,95	5,82	12,91
814	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	0,79	9,31	57,95	31,95	3,43	73,35
814	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	3,88	9,03	57,95	31,95	3,54	14,95
814	0,61	C_SLV_SY-q=1.5	6,96	7,94	57,95	31,95	4,03	8,32

814	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-1,82	7,19	57,95	31,95	4,44	31,87
814	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	1,27	6,85	57,95	31,95	4,66	45,66
814	0,61	C_SLV_SY-q=1.5	4,36	5,44	57,95	31,95	5,88	13,30
815	0,00	C_SLU_STATICA	6,12	11,62	57,95	31,95	2,75	9,47
815	0,30	C_SLU_STATICA	11,79	8,90	57,95	31,95	3,59	4,91
815	0,61	C_SLU_STATICA	17,46	4,46	57,95	31,95	7,16	3,32
815	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	5,69	7,65	57,95	31,95	4,18	10,18
815	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	8,78	6,38	57,95	31,95	5,01	6,60
815	0,61	C_SLV_SX-q=1.5	11,87	4,28	57,95	31,95	7,47	4,88
815	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	1,90	5,19	57,95	31,95	6,16	30,55
815	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	4,98	3,22	57,95	31,95	9,92	11,63
815	0,61	C_SLV_SX-q=1.5	8,07	0,21	57,95	31,95	155,55	7,18
815	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	6,11	7,71	57,95	31,95	4,15	9,48
815	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	9,20	6,51	57,95	31,95	4,91	6,30
815	0,61	C_SLV_SY-q=1.5	12,29	4,52	57,95	31,95	7,06	4,72
815	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	1,48	5,14	57,95	31,95	6,22	39,18
815	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	4,57	3,09	57,95	31,95	10,34	12,69
815	0,61	C_SLV_SY-q=1.5	7,65	-0,04	57,95	-31,95	847,48	7,57
816	0,00	C_SLU_STATICA	21,95	3,57	57,95	31,95	8,96	2,64
816	0,46	C_SLU_STATICA	30,49	-8,42	57,95	-31,95	3,79	1,90
816	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	17,02	3,86	57,95	31,95	8,28	3,40
816	0,46	C_SLV_SX-q=1.5	21,67	-1,49	57,95	-31,95	21,41	2,67
816	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	9,11	-0,43	57,95	-31,95	75,09	6,36
816	0,46	C_SLV_SX-q=1.5	13,76	-9,15	57,95	-31,95	3,49	4,21
816	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	17,50	4,12	57,95	31,95	7,76	3,31
816	0,46	C_SLV_SY-q=1.5	22,15	-1,02	57,95	-31,95	31,21	2,62
816	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	8,64	-0,68	57,95	-31,95	46,77	6,71
816	0,46	C_SLV_SY-q=1.5	13,28	-9,62	57,95	-31,95	3,32	4,36
817	0,15	C_SLU_STATICA	-28,40	-8,60	57,95	-31,95	3,71	2,04
817	0,65	C_SLU_STATICA	-19,06	3,26	57,95	31,95	9,80	3,04
817	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-12,42	-1,04	57,95	-31,95	30,63	4,67
817	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-7,33	3,98	57,95	31,95	8,03	7,90
817	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-20,86	-9,91	57,95	-31,95	3,22	2,78
817	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-15,78	-0,84	57,95	-31,95	38,26	3,67
817	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-12,53	-1,18	57,95	-31,95	27,04	4,63
817	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-7,45	3,95	57,95	31,95	8,08	7,78
817	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-20,75	-9,77	57,95	-31,95	3,27	2,79
817	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-15,67	-0,81	57,95	-31,95	39,64	3,70
818	0,00	C_SLU_STATICA	-14,93	3,92	57,95	31,95	8,14	3,88
818	0,33	C_SLU_STATICA	-8,86	7,79	57,95	31,95	4,10	6,54
818	0,65	C_SLU_STATICA	-2,79	9,68	57,95	31,95	3,30	20,79
818	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-6,42	4,28	57,95	31,95	7,47	9,03
818	0,33	C_SLV_SX-q=1.5	-3,11	5,92	57,95	31,95	5,40	18,61
818	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	0,19	6,60	57,95	31,95	4,84	301,81
818	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-10,79	-0,33	57,95	-31,95	95,66	5,37

818	0,33	C_SLV_SX-q=1.5	-7,49	2,54	57,95	31,95	12,58	7,74
818	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-4,18	4,23	57,95	31,95	7,55	13,85
818	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-6,48	4,25	57,95	31,95	7,51	8,94
818	0,33	C_SLV_SY-q=1.5	-3,17	5,99	57,95	31,95	5,33	18,26
818	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	0,13	6,81	57,95	31,95	4,69	442,35
818	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-10,73	-0,31	57,95	-31,95	101,98	5,40
818	0,33	C_SLV_SY-q=1.5	-7,43	2,47	57,95	31,95	12,95	7,80
818	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-4,12	4,02	57,95	31,95	7,94	14,06
819	0,00	C_SLU_STATICA	-7,15	9,87	57,95	31,95	3,24	8,11
819	0,33	C_SLU_STATICA	-1,08	11,21	57,95	31,95	2,85	53,90
819	0,65	C_SLU_STATICA	5,00	10,57	57,95	31,95	3,02	11,60
819	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-3,01	6,69	57,95	31,95	4,78	19,26
819	0,33	C_SLV_SX-q=1.5	0,30	7,29	57,95	31,95	4,38	195,11
819	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	3,60	6,93	57,95	31,95	4,61	16,09
819	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-5,15	4,39	57,95	31,95	7,28	11,25
819	0,33	C_SLV_SX-q=1.5	-1,84	5,36	57,95	31,95	5,96	31,42
819	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	1,46	5,15	57,95	31,95	6,20	39,66
819	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-3,04	6,91	57,95	31,95	4,63	19,07
819	0,33	C_SLV_SY-q=1.5	0,27	7,56	57,95	31,95	4,23	217,03
819	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	3,57	7,22	57,95	31,95	4,42	16,22
819	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-5,12	4,17	57,95	31,95	7,66	11,32
819	0,33	C_SLV_SY-q=1.5	-1,81	5,10	57,95	31,95	6,27	31,94
819	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	1,49	4,86	57,95	31,95	6,57	38,86
820	0,00	C_SLU_STATICA	-2,08	10,43	57,95	31,95	3,06	27,81
820	0,33	C_SLU_STATICA	3,99	10,12	57,95	31,95	3,16	14,53
820	0,65	C_SLU_STATICA	10,06	7,83	57,95	31,95	4,08	5,76
820	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,43	6,85	57,95	31,95	4,66	134,76
820	0,33	C_SLV_SX-q=1.5	2,88	6,64	57,95	31,95	4,81	20,15
820	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	6,18	5,42	57,95	31,95	5,89	9,38
820	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-1,90	5,09	57,95	31,95	6,28	30,45
820	0,33	C_SLV_SX-q=1.5	1,40	4,98	57,95	31,95	6,41	41,33
820	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	4,71	3,74	57,95	31,95	8,55	12,31
820	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-0,37	7,14	57,95	31,95	4,48	155,36
820	0,33	C_SLV_SY-q=1.5	2,93	6,87	57,95	31,95	4,65	19,76
820	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	6,24	5,59	57,95	31,95	5,72	9,29
820	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-1,96	4,80	57,95	31,95	6,65	29,58
820	0,33	C_SLV_SY-q=1.5	1,35	4,75	57,95	31,95	6,73	43,05
820	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	4,65	3,57	57,95	31,95	8,95	12,46
821	0,00	C_SLU_STATICA	3,95	7,40	57,95	31,95	4,32	14,66
821	0,33	C_SLU_STATICA	10,02	5,13	57,95	31,95	6,23	5,78
821	0,65	C_SLU_STATICA	16,10	0,88	57,95	31,95	36,20	3,60
821	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	3,39	5,18	57,95	31,95	6,17	17,09
821	0,33	C_SLV_SX-q=1.5	6,70	3,95	57,95	31,95	8,09	8,66
821	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	10,00	1,77	57,95	31,95	18,01	5,79
821	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	1,15	3,50	57,95	31,95	9,13	50,30

821	0,33	C_SLV_SX-q=1.5	4,46	2,18	57,95	31,95	14,67	13,00
821	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	7,76	-0,34	57,95	-31,95	92,90	7,47
821	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	3,64	5,33	57,95	31,95	5,99	15,93
821	0,33	C_SLV_SY-q=1.5	6,94	3,97	57,95	31,95	8,05	8,35
821	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	10,25	1,73	57,95	31,95	18,45	5,65
821	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	0,90	3,35	57,95	31,95	9,55	64,10
821	0,33	C_SLV_SY-q=1.5	4,21	2,16	57,95	31,95	14,79	13,77
821	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	7,51	-0,30	57,95	-31,95	105,69	7,71
822	0,00	C_SLU_STATICA	16,06	0,03	57,95	31,95	1257,87	3,61
822	0,33	C_SLU_STATICA	22,13	-6,18	57,95	-31,95	5,17	2,62
822	0,65	C_SLU_STATICA	28,20	-14,36	57,95	-31,95	2,23	2,05
822	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	11,36	1,33	57,95	31,95	24,08	5,10
822	0,33	C_SLV_SX-q=1.5	14,67	-1,62	57,95	-31,95	19,72	3,95
822	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	17,97	-5,54	57,95	-31,95	5,76	3,22
822	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	6,90	-0,86	57,95	-31,95	37,32	8,40
822	0,33	C_SLV_SX-q=1.5	10,20	-4,92	57,95	-31,95	6,50	5,68
822	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	13,51	-10,15	57,95	-31,95	3,15	4,29
822	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	11,91	1,28	57,95	31,95	24,90	4,86
822	0,33	C_SLV_SY-q=1.5	15,22	-1,59	57,95	-31,95	20,13	3,81
822	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	18,52	-5,36	57,95	-31,95	5,97	3,13
822	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	6,35	-0,81	57,95	-31,95	39,32	9,13
822	0,33	C_SLV_SY-q=1.5	9,65	-4,95	57,95	-31,95	6,45	6,00
822	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	12,96	-10,34	57,95	-31,95	3,09	4,47
823	0,00	C_SLU_STATICA	44,43	-15,92	57,95	-31,95	2,01	1,30
823	0,50	C_SLU_STATICA	53,77	-30,35	57,95	-31,95	1,05	1,08
823	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	29,43	-6,32	57,95	-31,95	5,06	1,97
823	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	34,52	-18,15	57,95	-31,95	1,76	1,68
823	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	21,03	-11,14	57,95	-31,95	2,87	2,76
823	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	26,11	-27,08	57,95	-31,95	1,18	2,22
823	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	30,13	-6,11	57,95	-31,95	5,23	1,92
823	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	35,21	-17,60	57,95	-31,95	1,82	1,65
823	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	20,33	-11,35	57,95	-31,95	2,81	2,85
823	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	25,42	-27,64	57,95	-31,95	1,16	2,28
824	0,15	C_SLU_STATICA	-54,70	-30,82	57,95	-31,95	1,04	1,06
824	0,46	C_SLU_STATICA	-48,96	-25,18	57,95	-31,95	1,27	1,18
824	0,76	C_SLU_STATICA	-43,22	-11,02	57,95	-31,95	2,90	1,34
824	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-26,93	-18,91	57,95	-31,95	1,69	2,15
824	0,46	C_SLV_SX-q=1.5	-23,81	-11,11	57,95	-31,95	2,88	2,43
824	0,76	C_SLV_SX-q=1.5	-20,69	-4,24	57,95	-31,95	7,53	2,80
824	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-34,89	-27,14	57,95	-31,95	1,18	1,66
824	0,46	C_SLV_SX-q=1.5	-31,77	-16,92	57,95	-31,95	1,89	1,82
824	0,76	C_SLV_SX-q=1.5	-28,65	-7,67	57,95	-31,95	4,17	2,02
824	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-26,74	-18,71	57,95	-31,95	1,71	2,17
824	0,46	C_SLV_SY-q=1.5	-23,61	-10,96	57,95	-31,95	2,91	2,45
824	0,76	C_SLV_SY-q=1.5	-20,49	-4,16	57,95	-31,95	7,67	2,83

824	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-35,09	-27,35	57,95	-31,95	1,17	1,65
824	0,46	C_SLV_SY-q=1.5	-31,97	-17,06	57,95	-31,95	1,87	1,81
824	0,76	C_SLV_SY-q=1.5	-28,84	-7,75	57,95	-31,95	4,12	2,01
825	0,00	C_SLU_STATICA	-27,06	-9,80	57,95	-31,95	3,26	2,14
825	0,38	C_SLU_STATICA	-19,92	-0,82	57,95	-31,95	39,01	2,91
825	0,76	C_SLU_STATICA	-12,78	5,43	57,95	31,95	5,88	4,53
825	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-13,55	-3,63	57,95	-31,95	8,80	4,28
825	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	-9,66	0,87	57,95	31,95	36,65	6,00
825	0,76	C_SLV_SX-q=1.5	-5,78	4,02	57,95	31,95	7,95	10,03
825	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-16,71	-6,89	57,95	-31,95	4,63	3,47
825	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	-12,82	-1,32	57,95	-31,95	24,21	4,52
825	0,76	C_SLV_SX-q=1.5	-8,94	2,64	57,95	31,95	12,09	6,48
825	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-13,41	-3,56	57,95	-31,95	8,98	4,32
825	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	-9,52	0,92	57,95	31,95	34,83	6,09
825	0,76	C_SLV_SY-q=1.5	-5,64	4,08	57,95	31,95	7,84	10,28
825	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-16,85	-6,97	57,95	-31,95	4,58	3,44
825	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	-12,97	-1,37	57,95	-31,95	23,40	4,47
825	0,76	C_SLV_SY-q=1.5	-9,08	2,58	57,95	31,95	12,37	6,38
826	0,00	C_SLU_STATICA	-16,00	6,12	57,95	31,95	5,22	3,62
826	0,38	C_SLU_STATICA	-8,86	10,87	57,95	31,95	2,94	6,54
826	0,76	C_SLU_STATICA	-1,72	12,89	57,95	31,95	2,48	33,69
826	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-8,07	4,38	57,95	31,95	7,29	7,18
826	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	-4,19	6,92	57,95	31,95	4,62	13,85
826	0,76	C_SLV_SX-q=1.5	-0,30	8,12	57,95	31,95	3,93	193,80
826	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-9,63	3,05	57,95	31,95	10,48	6,01
826	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	-5,75	5,79	57,95	31,95	5,52	10,08
826	0,76	C_SLV_SX-q=1.5	-1,86	6,90	57,95	31,95	4,63	31,12
826	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-8,02	4,44	57,95	31,95	7,19	7,23
826	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	-4,13	6,98	57,95	31,95	4,58	14,03
826	0,76	C_SLV_SY-q=1.5	-0,24	8,18	57,95	31,95	3,91	237,49
826	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-9,69	2,99	57,95	31,95	10,68	5,98
826	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	-5,80	5,74	57,95	31,95	5,57	9,99
826	0,76	C_SLV_SY-q=1.5	-1,92	6,85	57,95	31,95	4,67	30,23
827	0,00	C_SLU_STATICA	-11,10	13,21	57,95	31,95	2,42	5,22
827	0,38	C_SLU_STATICA	-3,96	16,09	57,95	31,95	1,99	14,63
827	0,76	C_SLU_STATICA	3,18	16,24	57,95	31,95	1,97	18,23
827	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-5,28	8,30	57,95	31,95	3,85	10,97
827	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	-1,40	9,95	57,95	31,95	3,21	41,54
827	0,76	C_SLV_SX-q=1.5	2,49	10,21	57,95	31,95	3,13	23,26
827	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-6,80	7,08	57,95	31,95	4,51	8,52
827	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	-2,92	8,56	57,95	31,95	3,73	19,86
827	0,76	C_SLV_SX-q=1.5	0,97	8,46	57,95	31,95	3,77	59,80
827	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-5,17	8,35	57,95	31,95	3,83	11,21
827	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	-1,28	9,96	57,95	31,95	3,21	45,17
827	0,76	C_SLV_SY-q=1.5	2,60	10,21	57,95	31,95	3,13	22,26

827	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-6,92	7,03	57,95	31,95	4,54	8,38
827	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	-3,03	8,56	57,95	31,95	3,73	19,13
827	0,76	C_SLV_SY-q=1.5	0,86	8,46	57,95	31,95	3,77	67,62
828	0,00	C_SLU_STATICA	-8,50	16,39	57,95	31,95	1,95	6,82
828	0,38	C_SLU_STATICA	-1,36	18,27	57,95	31,95	1,75	42,67
828	0,76	C_SLU_STATICA	5,78	17,42	57,95	31,95	1,83	10,02
828	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-3,36	10,32	57,95	31,95	3,10	17,24
828	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	0,52	11,66	57,95	31,95	2,74	110,59
828	0,76	C_SLV_SX-q=1.5	4,41	11,58	57,95	31,95	2,76	13,14
828	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-5,77	8,52	57,95	31,95	3,75	10,05
828	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	-1,88	9,18	57,95	31,95	3,48	30,81
828	0,76	C_SLV_SX-q=1.5	2,01	8,29	57,95	31,95	3,85	28,90
828	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-3,22	10,32	57,95	31,95	3,10	18,00
828	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	0,67	11,69	57,95	31,95	2,73	86,88
828	0,76	C_SLV_SY-q=1.5	4,55	11,65	57,95	31,95	2,74	12,73
828	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-5,91	8,52	57,95	31,95	3,75	9,80
828	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	-2,03	9,16	57,95	31,95	3,49	28,62
828	0,76	C_SLV_SY-q=1.5	1,86	8,23	57,95	31,95	3,88	31,12
829	0,00	C_SLU_STATICA	-7,06	17,31	57,95	31,95	1,85	8,21
829	0,38	C_SLU_STATICA	0,09	18,64	57,95	31,95	1,71	681,74
829	0,76	C_SLU_STATICA	7,22	17,24	57,95	31,95	1,85	8,02
829	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,66	11,58	57,95	31,95	2,76	87,67
829	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	3,23	13,32	57,95	31,95	2,40	17,97
829	0,76	C_SLV_SX-q=1.5	7,11	13,60	57,95	31,95	2,35	8,15
829	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-6,61	8,13	57,95	31,95	3,93	8,77
829	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	-2,72	7,68	57,95	31,95	4,16	21,27
829	0,76	C_SLV_SX-q=1.5	1,16	5,73	57,95	31,95	5,58	49,83
829	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-0,31	11,66	57,95	31,95	2,74	184,55
829	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	3,57	13,51	57,95	31,95	2,36	16,22
829	0,76	C_SLV_SY-q=1.5	7,46	13,91	57,95	31,95	2,30	7,77
829	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-6,96	8,05	57,95	31,95	3,97	8,33
829	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	-3,07	7,49	57,95	31,95	4,27	18,87
829	0,76	C_SLV_SY-q=1.5	0,82	5,41	57,95	31,95	5,91	71,10
830	0,00	C_SLU_STATICA	1,68	16,96	57,95	31,95	1,88	34,43
830	0,31	C_SLU_STATICA	7,42	15,56	57,95	31,95	2,05	7,81
830	0,61	C_SLU_STATICA	13,16	12,40	57,95	31,95	2,58	4,40
830	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	6,29	13,49	57,95	31,95	2,37	9,21
830	0,31	C_SLV_SX-q=1.5	9,41	13,98	57,95	31,95	2,29	6,16
830	0,61	C_SLV_SX-q=1.5	12,54	13,54	57,95	31,95	2,36	4,62
830	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-3,39	5,52	57,95	31,95	5,79	17,09
830	0,31	C_SLV_SX-q=1.5	-0,27	3,18	57,95	31,95	10,06	217,85
830	0,61	C_SLV_SX-q=1.5	2,86	-0,15	57,95	-31,95	211,31	20,28
830	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	6,20	13,78	57,95	31,95	2,32	9,35
830	0,31	C_SLV_SY-q=1.5	9,32	14,14	57,95	31,95	2,26	6,22
830	0,61	C_SLV_SY-q=1.5	12,45	13,61	57,95	31,95	2,35	4,66

830	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-3,30	5,23	57,95	31,95	6,11	17,57
830	0,31	C_SLV_SY-q=1.5	-0,17	3,02	57,95	31,95	10,59	333,03
830	0,61	C_SLV_SY-q=1.5	2,95	-0,22	57,95	-31,95	145,03	19,65

12.6.15 Trave 34-36-38-41 liv 440

Esito verifica a taglio 1,12 verifica soddisfatta
Esito verifica a flessione 1,29 verifica soddisfatta

Frame	Station	OutputCase	V _{sd}	M _{sd}	V _{Rd}	M _{Rd}	FS	FS
Text	m	Text	KN	KN-m	KN	KN-m	Flessione	Taglio
831	0,15	C_SLU_STATICA	-22,01	2,17	57,95	49,41	22,80	2,63
831	0,46	C_SLU_STATICA	-16,20	8,03	57,95	49,41	6,15	3,58
831	0,76	C_SLU_STATICA	-10,38	12,12	57,95	49,41	4,08	5,58
831	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-5,98	8,98	57,95	49,41	5,50	9,69
831	0,46	C_SLV_SX-q=1.5	-2,80	10,36	57,95	49,41	4,77	20,73
831	0,76	C_SLV_SX-q=1.5	0,39	10,79	57,95	49,41	4,58	149,35
831	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-19,08	-6,43	57,95	-49,41	7,68	3,04
831	0,46	C_SLV_SX-q=1.5	-15,90	-1,09	57,95	-49,41	45,32	3,64
831	0,76	C_SLV_SX-q=1.5	-12,71	3,24	57,95	49,41	15,24	4,56
831	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-5,87	9,33	57,95	49,41	5,30	9,88
831	0,46	C_SLV_SY-q=1.5	-2,68	10,71	57,95	49,41	4,61	21,60
831	0,76	C_SLV_SY-q=1.5	0,50	11,18	57,95	49,41	4,42	115,66
831	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-19,19	-6,78	57,95	-49,41	7,28	3,02
831	0,46	C_SLV_SY-q=1.5	-16,01	-1,45	57,95	-49,41	34,16	3,62
831	0,76	C_SLV_SY-q=1.5	-12,83	2,85	57,95	49,41	17,35	4,52
832	0,00	C_SLU_STATICA	-10,29	12,60	57,95	49,41	3,92	5,63
832	0,38	C_SLU_STATICA	-3,06	15,15	57,95	49,41	3,26	18,95
832	0,76	C_SLU_STATICA	4,17	14,94	57,95	49,41	3,31	13,89
832	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-3,20	10,96	57,95	49,41	4,51	18,11
832	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	0,76	11,46	57,95	49,41	4,31	76,15
832	0,76	C_SLV_SX-q=1.5	4,72	10,48	57,95	49,41	4,72	12,27
832	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-8,10	3,63	57,95	49,41	13,61	7,16
832	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	-4,13	5,93	57,95	49,41	8,33	14,02
832	0,76	C_SLV_SX-q=1.5	-0,17	6,69	57,95	49,41	7,38	334,96
832	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-3,13	11,37	57,95	49,41	4,35	18,50
832	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	0,83	11,87	57,95	49,41	4,16	69,90
832	0,76	C_SLV_SY-q=1.5	4,79	10,90	57,95	49,41	4,53	12,10
832	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-8,16	3,22	57,95	49,41	15,32	7,10
832	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	-4,20	5,53	57,95	49,41	8,94	13,79
832	0,76	C_SLV_SY-q=1.5	-0,24	6,27	57,95	49,41	7,88	240,45
833	0,00	C_SLU_STATICA	-7,00	15,06	57,95	49,41	3,28	8,28
833	0,38	C_SLU_STATICA	0,23	16,36	57,95	49,41	3,02	254,16
833	0,76	C_SLU_STATICA	7,46	14,89	57,95	49,41	3,32	7,77
833	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-2,91	10,52	57,95	49,41	4,70	19,89
833	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	1,05	10,93	57,95	49,41	4,52	55,35
833	0,76	C_SLV_SX-q=1.5	5,01	9,85	57,95	49,41	5,02	11,57

833	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-4,78	6,80	57,95	49,41	7,27	12,13
833	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	-0,82	7,81	57,95	49,41	6,33	71,01
833	0,76	C_SLV_SX-q=1.5	3,15	7,29	57,95	49,41	6,78	18,43
833	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-2,88	10,94	57,95	49,41	4,51	20,16
833	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	1,09	11,36	57,95	49,41	4,35	53,36
833	0,76	C_SLV_SY-q=1.5	5,05	10,28	57,95	49,41	4,81	11,48
833	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-4,82	6,37	57,95	49,41	7,75	12,03
833	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	-0,86	7,39	57,95	49,41	6,69	67,78
833	0,76	C_SLV_SY-q=1.5	3,11	6,86	57,95	49,41	7,20	18,66
834	0,00	C_SLU_STATICA	-3,83	14,81	57,95	49,41	3,34	15,11
834	0,38	C_SLU_STATICA	3,40	14,89	57,95	49,41	3,32	17,06
834	0,76	C_SLU_STATICA	10,63	12,21	57,95	49,41	4,05	5,45
834	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-1,47	9,78	57,95	49,41	5,05	39,37
834	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	2,49	9,64	57,95	49,41	5,13	23,28
834	0,76	C_SLV_SX-q=1.5	6,45	8,00	57,95	49,41	6,17	8,98
834	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-2,68	7,27	57,95	49,41	6,79	21,66
834	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	1,29	7,49	57,95	49,41	6,60	45,06
834	0,76	C_SLV_SX-q=1.5	5,25	6,17	57,95	49,41	8,01	11,04
834	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-1,38	10,21	57,95	49,41	4,84	41,96
834	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	2,58	10,03	57,95	49,41	4,93	22,46
834	0,76	C_SLV_SY-q=1.5	6,54	8,36	57,95	49,41	5,91	8,86
834	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-2,77	6,85	57,95	49,41	7,22	20,96
834	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	1,20	7,09	57,95	49,41	6,97	48,45
834	0,76	C_SLV_SY-q=1.5	5,16	5,81	57,95	49,41	8,51	11,24
835	0,00	C_SLU_STATICA	0,81	11,90	57,95	49,41	4,15	71,36
835	0,38	C_SLU_STATICA	8,04	10,21	57,95	49,41	4,84	7,20
835	0,76	C_SLU_STATICA	15,27	5,76	57,95	49,41	8,58	3,79
835	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	1,46	7,80	57,95	49,41	6,33	39,80
835	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	5,42	6,61	57,95	49,41	7,48	10,70
835	0,76	C_SLV_SX-q=1.5	9,38	4,03	57,95	49,41	12,26	6,18
835	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,37	6,02	57,95	49,41	8,21	155,36
835	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	3,59	5,29	57,95	49,41	9,34	16,15
835	0,76	C_SLV_SX-q=1.5	7,55	2,91	57,95	49,41	16,96	7,68
835	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	1,66	8,16	57,95	49,41	6,06	34,89
835	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	5,62	6,85	57,95	49,41	7,21	10,31
835	0,76	C_SLV_SY-q=1.5	9,58	4,14	57,95	49,41	11,94	6,05
835	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-0,58	5,67	57,95	49,41	8,71	100,26
835	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	3,38	5,05	57,95	49,41	9,79	17,13
835	0,76	C_SLV_SY-q=1.5	7,35	2,81	57,95	49,41	17,61	7,89
836	0,00	C_SLU_STATICA	11,20	5,13	57,95	49,41	9,64	5,18
836	0,38	C_SLU_STATICA	18,43	-0,53	57,95	-49,41	92,51	3,14
836	0,76	C_SLU_STATICA	25,66	-8,96	57,95	-49,41	5,52	2,26
836	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	8,33	3,67	57,95	49,41	13,46	6,96
836	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	12,29	0,85	57,95	49,41	58,36	4,72
836	0,76	C_SLV_SX-q=1.5	16,25	-3,20	57,95	-49,41	15,46	3,57

836	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	4,44	2,56	57,95	49,41	19,28	13,06
836	0,38	C_SLV_SX-q=1.5	8,40	-1,00	57,95	-49,41	49,23	6,90
836	0,76	C_SLV_SX-q=1.5	12,36	-6,38	57,95	-49,41	7,75	4,69
836	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	8,78	3,75	57,95	49,41	13,16	6,60
836	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	12,74	0,85	57,95	49,41	58,29	4,55
836	0,76	C_SLV_SY-q=1.5	16,70	-3,05	57,95	-49,41	16,19	3,47
836	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	3,98	2,48	57,95	49,41	19,93	14,56
836	0,38	C_SLV_SY-q=1.5	7,94	-1,00	57,95	-49,41	49,17	7,30
836	0,76	C_SLV_SY-q=1.5	11,90	-6,52	57,95	-49,41	7,57	4,87
837	0,00	C_SLU_STATICA	40,19	-10,11	57,95	-49,41	4,89	1,44
837	0,31	C_SLU_STATICA	46,01	-23,35	57,95	-49,41	2,12	1,26
837	0,61	C_SLU_STATICA	51,82	-38,37	57,95	-49,41	1,29	1,12
837	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	27,38	-3,75	57,95	-49,41	13,16	2,12
837	0,31	C_SLV_SX-q=1.5	30,56	-9,88	57,95	-49,41	5,00	1,90
837	0,61	C_SLV_SX-q=1.5	33,75	-16,95	57,95	-49,41	2,91	1,72
837	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	18,21	-7,13	57,95	-49,41	6,93	3,18
837	0,31	C_SLV_SX-q=1.5	21,39	-15,98	57,95	-49,41	3,09	2,71
837	0,61	C_SLV_SX-q=1.5	24,57	-25,84	57,95	-49,41	1,91	2,36
837	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	28,58	-3,58	57,95	-49,41	13,79	2,03
837	0,31	C_SLV_SY-q=1.5	31,77	-9,35	57,95	-49,41	5,29	1,82
837	0,61	C_SLV_SY-q=1.5	34,95	-16,06	57,95	-49,41	3,08	1,66
837	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	17,01	-7,30	57,95	-49,41	6,77	3,41
837	0,31	C_SLV_SY-q=1.5	20,19	-16,51	57,95	-49,41	2,99	2,87
837	0,61	C_SLV_SY-q=1.5	23,37	-26,74	57,95	-49,41	1,85	2,48
838	0,15	C_SLU_STATICA	-51,20	-37,94	57,95	-49,41	1,30	1,13
838	0,65	C_SLU_STATICA	-41,74	-14,71	57,95	-49,41	3,36	1,39
838	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-24,31	-16,71	57,95	-49,41	2,96	2,38
838	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-19,13	-5,80	57,95	-49,41	8,52	3,03
838	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-33,13	-25,50	57,95	-49,41	1,94	1,75
838	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-27,95	-10,29	57,95	-49,41	4,80	2,07
838	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-24,18	-16,58	57,95	-49,41	2,98	2,40
838	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-19,00	-5,69	57,95	-49,41	8,68	3,05
838	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-33,26	-25,63	57,95	-49,41	1,93	1,74
838	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-28,08	-10,39	57,95	-49,41	4,76	2,06
839	0,00	C_SLU_STATICA	-26,85	-13,22	57,95	-49,41	3,74	2,16
839	0,33	C_SLU_STATICA	-20,70	-5,49	57,95	-49,41	8,99	2,80
839	0,65	C_SLU_STATICA	-14,55	0,23	57,95	49,41	210,70	3,98
839	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-12,86	-5,09	57,95	-49,41	9,70	4,51
839	0,33	C_SLV_SX-q=1.5	-9,49	-1,42	57,95	-49,41	34,82	6,11
839	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-6,12	1,22	57,95	49,41	40,52	9,47
839	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-16,96	-9,33	57,95	-49,41	5,30	3,42
839	0,33	C_SLV_SX-q=1.5	-13,59	-4,41	57,95	-49,41	11,21	4,26
839	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-10,22	-0,64	57,95	-49,41	77,12	5,67
839	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-12,83	-4,99	57,95	-49,41	9,90	4,52
839	0,33	C_SLV_SY-q=1.5	-9,46	-1,31	57,95	-49,41	37,81	6,12

839	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-6,09	1,36	57,95	49,41	36,41	9,51
839	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-16,98	-9,43	57,95	-49,41	5,24	3,41
839	0,33	C_SLV_SY-q=1.5	-13,61	-4,52	57,95	-49,41	10,93	4,26
839	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-10,25	-0,78	57,95	-49,41	63,47	5,66
840	0,00	C_SLU_STATICA	-15,47	1,04	57,95	49,41	47,34	3,75
840	0,33	C_SLU_STATICA	-9,32	5,07	57,95	49,41	9,74	6,22
840	0,65	C_SLU_STATICA	-3,17	7,10	57,95	49,41	6,96	18,28
840	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-7,39	1,62	57,95	49,41	30,58	7,84
840	0,33	C_SLV_SX-q=1.5	-4,02	3,61	57,95	49,41	13,69	14,40
840	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-0,66	4,67	57,95	49,41	10,57	88,47
840	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-9,63	-0,14	57,95	-49,41	361,71	6,01
840	0,33	C_SLV_SX-q=1.5	-6,27	2,31	57,95	49,41	21,40	9,25
840	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	-2,90	3,49	57,95	49,41	14,14	20,00
840	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-7,36	1,76	57,95	49,41	28,14	7,87
840	0,33	C_SLV_SY-q=1.5	-3,99	3,75	57,95	49,41	13,19	14,51
840	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-0,62	4,78	57,95	49,41	10,33	92,86
840	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-9,67	-0,28	57,95	-49,41	178,38	6,00
840	0,33	C_SLV_SY-q=1.5	-6,30	2,17	57,95	49,41	22,74	9,20
840	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	-2,93	3,39	57,95	49,41	14,59	19,79
841	0,00	C_SLU_STATICA	-9,77	7,51	57,95	49,41	6,58	5,93
841	0,33	C_SLU_STATICA	-3,63	9,68	57,95	49,41	5,10	15,99
841	0,65	C_SLU_STATICA	2,53	9,86	57,95	49,41	5,01	22,95
841	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-4,53	4,90	57,95	49,41	10,08	12,80
841	0,33	C_SLV_SX-q=1.5	-1,16	6,13	57,95	49,41	8,05	50,08
841	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	2,21	6,35	57,95	49,41	7,78	26,20
841	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-6,09	3,71	57,95	49,41	13,32	9,52
841	0,33	C_SLV_SX-q=1.5	-2,72	4,83	57,95	49,41	10,23	21,34
841	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	0,65	4,78	57,95	49,41	10,35	88,74
841	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-4,46	5,00	57,95	49,41	9,88	13,00
841	0,33	C_SLV_SY-q=1.5	-1,09	6,18	57,95	49,41	8,00	53,21
841	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	2,28	6,36	57,95	49,41	7,77	25,43
841	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-6,15	3,61	57,95	49,41	13,68	9,42
841	0,33	C_SLV_SY-q=1.5	-2,78	4,79	57,95	49,41	10,32	20,81
841	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	0,59	4,77	57,95	49,41	10,37	99,06
842	0,00	C_SLU_STATICA	-4,89	9,99	57,95	49,41	4,95	11,84
842	0,33	C_SLU_STATICA	1,26	10,58	57,95	49,41	4,67	46,10
842	0,65	C_SLU_STATICA	7,41	9,17	57,95	49,41	5,39	7,82
842	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-1,68	6,45	57,95	49,41	7,66	34,49
842	0,33	C_SLV_SX-q=1.5	1,69	6,87	57,95	49,41	7,20	34,33
842	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	5,06	6,24	57,95	49,41	7,92	11,46
842	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-3,38	4,81	57,95	49,41	10,28	17,14
842	0,33	C_SLV_SX-q=1.5	-0,01	4,94	57,95	49,41	10,00	5267,97
842	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	3,36	3,93	57,95	49,41	12,58	17,26
842	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-1,51	6,45	57,95	49,41	7,66	38,30
842	0,33	C_SLV_SY-q=1.5	1,86	6,85	57,95	49,41	7,22	31,24

842	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	5,22	6,23	57,95	49,41	7,93	11,09
842	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-3,55	4,81	57,95	49,41	10,28	16,34
842	0,33	C_SLV_SY-q=1.5	-0,18	4,96	57,95	49,41	9,96	325,55
842	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	3,19	3,93	57,95	49,41	12,56	18,17
843	0,00	C_SLU_STATICA	2,85	8,97	57,95	49,41	5,51	20,36
843	0,33	C_SLU_STATICA	9,00	7,04	57,95	49,41	7,02	6,44
843	0,65	C_SLU_STATICA	15,15	3,12	57,95	49,41	15,84	3,83
843	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	3,37	6,15	57,95	49,41	8,03	17,21
843	0,33	C_SLV_SX-q=1.5	6,74	5,32	57,95	49,41	9,29	8,60
843	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	10,11	3,45	57,95	49,41	14,34	5,73
843	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	0,47	3,76	57,95	49,41	13,15	124,62
843	0,33	C_SLV_SX-q=1.5	3,83	2,25	57,95	49,41	21,92	15,11
843	0,65	C_SLV_SX-q=1.5	7,20	-0,41	57,95	-49,41	121,97	8,04
843	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	3,76	6,15	57,95	49,41	8,04	15,40
843	0,33	C_SLV_SY-q=1.5	7,13	5,39	57,95	49,41	9,17	8,13
843	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	10,50	3,63	57,95	49,41	13,62	5,52
843	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	0,07	3,76	57,95	49,41	13,13	816,16
843	0,33	C_SLV_SY-q=1.5	3,44	2,18	57,95	49,41	22,65	16,85
843	0,65	C_SLV_SY-q=1.5	6,81	-0,59	57,95	-49,41	84,04	8,51
844	0,00	C_SLU_STATICA	19,54	2,44	57,95	49,41	20,21	2,97
844	0,50	C_SLU_STATICA	29,00	-9,69	57,95	-49,41	5,10	2,00
844	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	15,02	3,14	57,95	49,41	15,75	3,86
844	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	20,20	-2,40	57,95	-49,41	20,59	2,87
844	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	8,23	-0,89	57,95	-49,41	55,24	7,04
844	0,50	C_SLV_SX-q=1.5	13,42	-9,57	57,95	-49,41	5,16	4,32
844	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	15,88	3,34	57,95	49,41	14,79	3,65
844	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	21,07	-1,80	57,95	-49,41	27,49	2,75
844	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	7,37	-1,10	57,95	-49,41	44,99	7,87
844	0,50	C_SLV_SY-q=1.5	12,55	-10,18	57,95	-49,41	4,86	4,62
845	0,15	C_SLU_STATICA	-31,69	-9,44	57,95	-49,41	5,23	1,83
845	0,61	C_SLU_STATICA	-23,04	3,07	57,95	49,41	16,09	2,51
845	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-13,06	-1,12	57,95	-49,41	44,29	4,44
845	0,61	C_SLV_SX-q=1.5	-8,33	3,87	57,95	49,41	12,77	6,96
845	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-23,44	-10,48	57,95	-49,41	4,71	2,47
845	0,61	C_SLV_SX-q=1.5	-18,70	-0,95	57,95	-49,41	52,14	3,10
845	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-13,24	-1,23	57,95	-49,41	40,23	4,38
845	0,61	C_SLV_SY-q=1.5	-8,50	3,90	57,95	49,41	12,66	6,81
845	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-23,26	-10,37	57,95	-49,41	4,77	2,49
845	0,61	C_SLV_SY-q=1.5	-18,52	-0,98	57,95	-49,41	50,42	3,13
846	0,00	C_SLU_STATICA	-18,38	4,05	57,95	49,41	12,20	3,15
846	0,30	C_SLU_STATICA	-12,64	8,76	57,95	49,41	5,64	4,59
846	0,61	C_SLU_STATICA	-6,89	11,72	57,95	49,41	4,21	8,41
846	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-7,62	4,28	57,95	49,41	11,54	7,61
846	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	-4,47	6,21	57,95	49,41	7,96	12,97
846	0,61	C_SLV_SX-q=1.5	-1,32	7,36	57,95	49,41	6,71	43,83

846	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-13,26	-0,23	57,95	-49,41	218,34	4,37
846	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	-10,11	3,23	57,95	49,41	15,31	5,73
846	0,61	C_SLV_SX-q=1.5	-6,97	5,54	57,95	49,41	8,91	8,32
846	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-7,72	4,33	57,95	49,41	11,41	7,50
846	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	-4,58	6,32	57,95	49,41	7,81	12,66
846	0,61	C_SLV_SY-q=1.5	-1,43	7,55	57,95	49,41	6,54	40,55
846	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-13,15	-0,27	57,95	-49,41	180,72	4,41
846	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	-10,01	3,11	57,95	49,41	15,87	5,79
846	0,61	C_SLV_SY-q=1.5	-6,86	5,35	57,95	49,41	9,23	8,45
847	0,00	C_SLU_STATICA	-10,86	12,20	57,95	49,41	4,05	5,33
847	0,30	C_SLU_STATICA	-5,12	14,63	57,95	49,41	3,38	11,32
847	0,61	C_SLU_STATICA	0,63	15,31	57,95	49,41	3,23	92,72
847	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-4,58	7,60	57,95	49,41	6,50	12,64
847	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	-1,44	8,93	57,95	49,41	5,53	40,33
847	0,61	C_SLV_SX-q=1.5	1,71	9,55	57,95	49,41	5,17	33,91
847	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-7,68	5,86	57,95	49,41	8,43	7,54
847	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	-4,54	7,31	57,95	49,41	6,76	12,78
847	0,61	C_SLV_SX-q=1.5	-1,39	7,54	57,95	49,41	6,55	41,72
847	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-4,64	7,80	57,95	49,41	6,33	12,49
847	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	-1,49	9,10	57,95	49,41	5,43	38,84
847	0,61	C_SLV_SY-q=1.5	1,65	9,66	57,95	49,41	5,12	35,03
847	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-7,63	5,67	57,95	49,41	8,72	7,60
847	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	-4,48	7,13	57,95	49,41	6,93	12,93
847	0,61	C_SLV_SY-q=1.5	-1,33	7,44	57,95	49,41	6,64	43,47
848	0,00	C_SLU_STATICA	-7,06	15,47	57,95	49,41	3,19	8,20
848	0,30	C_SLU_STATICA	-1,32	16,75	57,95	49,41	2,95	43,93
848	0,61	C_SLU_STATICA	4,43	16,27	57,95	49,41	3,04	13,10
848	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-2,83	9,68	57,95	49,41	5,10	20,50
848	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	0,32	10,65	57,95	49,41	4,64	181,09
848	0,61	C_SLV_SX-q=1.5	3,47	10,71	57,95	49,41	4,62	16,71
848	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-5,17	7,60	57,95	49,41	6,50	11,21
848	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	-2,02	8,11	57,95	49,41	6,09	28,66
848	0,61	C_SLV_SX-q=1.5	1,13	7,61	57,95	49,41	6,49	51,51
848	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-2,87	9,78	57,95	49,41	5,05	20,23
848	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	0,28	10,70	57,95	49,41	4,62	206,22
848	0,61	C_SLV_SY-q=1.5	3,43	10,71	57,95	49,41	4,61	16,90
848	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-5,13	7,51	57,95	49,41	6,58	11,30
848	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	-1,98	8,06	57,95	49,41	6,13	29,22
848	0,61	C_SLV_SY-q=1.5	1,16	7,61	57,95	49,41	6,49	49,83
849	0,00	C_SLU_STATICA	-4,31	16,19	57,95	49,41	3,05	13,46
849	0,30	C_SLU_STATICA	1,44	16,62	57,95	49,41	2,97	40,30
849	0,61	C_SLU_STATICA	7,18	15,32	57,95	49,41	3,23	8,07
849	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-0,71	10,72	57,95	49,41	4,61	82,08
849	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	2,44	11,45	57,95	49,41	4,31	23,74
849	0,61	C_SLV_SX-q=1.5	5,59	11,26	57,95	49,41	4,39	10,37

849	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-4,25	7,52	57,95	49,41	6,57	13,64
849	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	-1,10	7,33	57,95	49,41	6,74	52,68
849	0,61	C_SLV_SX-q=1.5	2,05	6,16	57,95	49,41	8,02	28,32
849	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-0,77	10,71	57,95	49,41	4,61	75,35
849	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	2,38	11,40	57,95	49,41	4,33	24,37
849	0,61	C_SLV_SY-q=1.5	5,53	11,17	57,95	49,41	4,42	10,49
849	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-4,19	7,52	57,95	49,41	6,57	13,85
849	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	-1,04	7,38	57,95	49,41	6,69	55,83
849	0,61	C_SLV_SY-q=1.5	2,11	6,25	57,95	49,41	7,90	27,48
850	0,00	C_SLU_STATICA	-0,18	15,02	57,95	49,41	3,29	331,13
850	0,30	C_SLU_STATICA	5,57	14,20	57,95	49,41	3,48	10,41
850	0,61	C_SLU_STATICA	11,31	11,64	57,95	49,41	4,25	5,12
850	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	3,25	11,18	57,95	49,41	4,42	17,85
850	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	6,39	11,75	57,95	49,41	4,20	9,07
850	0,61	C_SLV_SX-q=1.5	9,54	11,40	57,95	49,41	4,34	6,07
850	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	-3,64	5,92	57,95	49,41	8,35	15,92
850	0,30	C_SLV_SX-q=1.5	-0,49	4,51	57,95	49,41	10,95	117,30
850	0,61	C_SLV_SX-q=1.5	2,65	2,12	57,95	49,41	23,26	21,84
850	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	3,17	11,08	57,95	49,41	4,46	18,31
850	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	6,31	11,60	57,95	49,41	4,26	9,18
850	0,61	C_SLV_SY-q=1.5	9,46	11,20	57,95	49,41	4,41	6,13
850	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	-3,56	6,02	57,95	49,41	8,21	16,28
850	0,30	C_SLV_SY-q=1.5	-0,41	4,67	57,95	49,41	10,59	140,31
850	0,61	C_SLV_SY-q=1.5	2,73	2,32	57,95	49,41	21,27	21,20
851	0,00	C_SLU_STATICA	16,92	10,80	57,95	49,41	4,57	3,42
851	0,46	C_SLU_STATICA	25,57	1,09	57,95	49,41	45,31	2,27
851	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	16,72	11,10	57,95	49,41	4,45	3,47
851	0,46	C_SLV_SX-q=1.5	21,46	8,51	57,95	49,41	5,81	2,70
851	0,00	C_SLV_SX-q=1.5	2,82	1,48	57,95	49,41	33,47	20,58
851	0,46	C_SLV_SX-q=1.5	7,55	-7,03	57,95	-49,41	7,02	7,67
851	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	17,76	10,90	57,95	49,41	4,53	3,26
851	0,46	C_SLV_SY-q=1.5	22,50	8,54	57,95	49,41	5,79	2,58
851	0,00	C_SLV_SY-q=1.5	1,77	1,68	57,95	49,41	29,48	32,68
851	0,46	C_SLV_SY-q=1.5	6,51	-7,06	57,95	-49,41	7,00	8,90

12.6.16 Trave 42-44

Esito verifica a taglio **4,40** verifica soddisfatta
Esito verifica a flessione **1,61** verifica soddisfatta

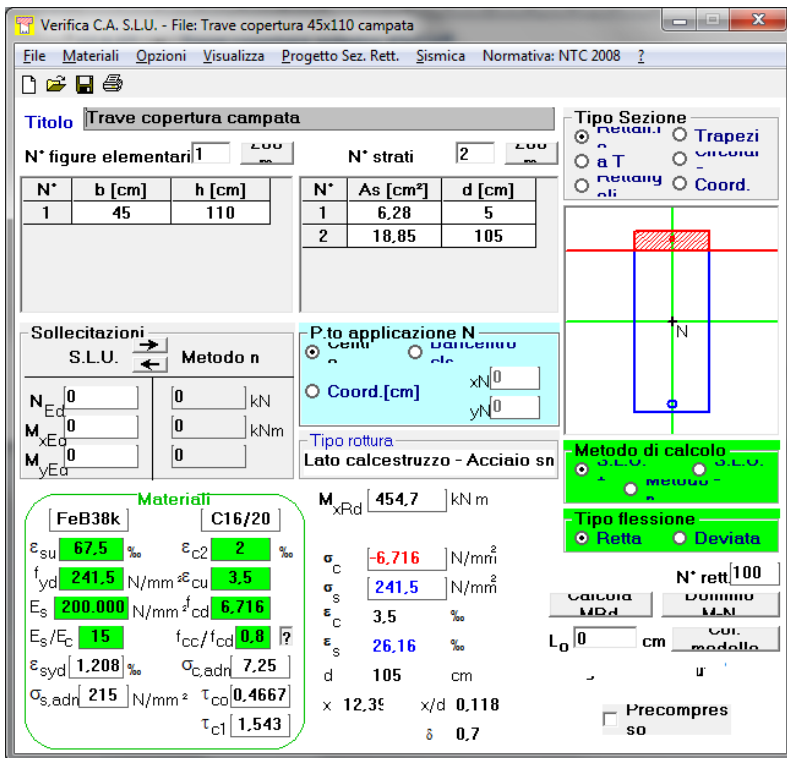
Frame	Station	OutputCase	V _{sd}	M _{sd}	V _{Rd}	M _{Rd}	FS	FS
Text	m	Text	KN	KN-m	KN	KN-m	Flessione	Taglio
773	0,15	C_SLU_STATICA	-5,24	-8,44	23,05	-13,63	1,61	4,40
773	0,61	C_SLU_STATICA	-4,76	-6,15	23,05	-13,63	2,22	4,84
773	1,07	C_SLU_STATICA	-4,29	-4,08	23,05	-13,63	3,34	5,37
773	1,53	C_SLU_STATICA	-3,82	-2,22	23,05	-13,63	6,13	6,04
773	1,98	C_SLU_STATICA	-3,34	-0,58	23,05	-13,63	23,44	6,90

773	2,44	C_SLU_STATICA	-2,87	0,84	23,05	13,63	16,19	8,03
773	2,90	C_SLU_STATICA	-2,40	2,05	23,05	13,63	6,65	9,62
773	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-2,34	-4,00	23,05	-13,63	3,41	9,85
773	0,61	C_SLV_SX-q=1.5	-1,98	-2,99	23,05	-13,63	4,56	11,66
773	1,07	C_SLV_SX-q=1.5	-1,61	-1,98	23,05	-13,63	6,88	14,29
773	1,53	C_SLV_SX-q=1.5	-1,25	-0,61	23,05	-13,63	22,48	18,45
773	1,98	C_SLV_SX-q=1.5	-0,89	0,66	23,05	13,63	20,50	26,04
773	2,44	C_SLV_SX-q=1.5	-0,52	1,78	23,05	13,63	7,67	44,24
773	2,90	C_SLV_SX-q=1.5	-0,16	2,72	23,05	13,63	5,01	146,81
773	0,15	C_SLV_SX-q=1.5	-4,07	-5,50	23,05	-13,63	2,48	5,66
773	0,61	C_SLV_SX-q=1.5	-3,71	-3,73	23,05	-13,63	3,66	6,22
773	1,07	C_SLV_SX-q=1.5	-3,34	-2,30	23,05	-13,63	5,93	6,89
773	1,53	C_SLV_SX-q=1.5	-2,98	-1,57	23,05	-13,63	8,69	7,73
773	1,98	C_SLV_SX-q=1.5	-2,62	-1,07	23,05	-13,63	12,77	8,81
773	2,44	C_SLV_SX-q=1.5	-2,25	-0,74	23,05	-13,63	18,40	10,24
773	2,90	C_SLV_SX-q=1.5	-1,89	-0,58	23,05	-13,63	23,38	12,21
773	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-1,84	-3,61	23,05	-13,63	3,78	12,55
773	0,61	C_SLV_SY-q=1.5	-1,47	-2,84	23,05	-13,63	4,80	15,66
773	1,07	C_SLV_SY-q=1.5	-1,11	-1,95	23,05	-13,63	6,98	20,80
773	1,53	C_SLV_SY-q=1.5	-0,74	-0,32	23,05	-13,63	42,66	30,98
773	1,98	C_SLV_SY-q=1.5	-0,38	1,19	23,05	13,63	11,47	60,66
773	2,44	C_SLV_SY-q=1.5	-0,02	2,53	23,05	13,63	5,38	1440,61
773	2,90	C_SLV_SY-q=1.5	0,35	3,71	23,05	13,63	3,67	66,23
773	0,15	C_SLV_SY-q=1.5	-4,58	-5,89	23,05	-13,63	2,32	5,03
773	0,61	C_SLV_SY-q=1.5	-4,21	-3,88	23,05	-13,63	3,51	5,47
773	1,07	C_SLV_SY-q=1.5	-3,85	-2,33	23,05	-13,63	5,86	5,99
773	1,53	C_SLV_SY-q=1.5	-3,49	-1,85	23,05	-13,63	7,35	6,61
773	1,98	C_SLV_SY-q=1.5	-3,12	-1,59	23,05	-13,63	8,57	7,39
773	2,44	C_SLV_SY-q=1.5	-2,76	-1,50	23,05	-13,63	9,10	8,36
773	2,90	C_SLV_SY-q=1.5	-2,39	-1,57	23,05	-13,63	8,67	9,63

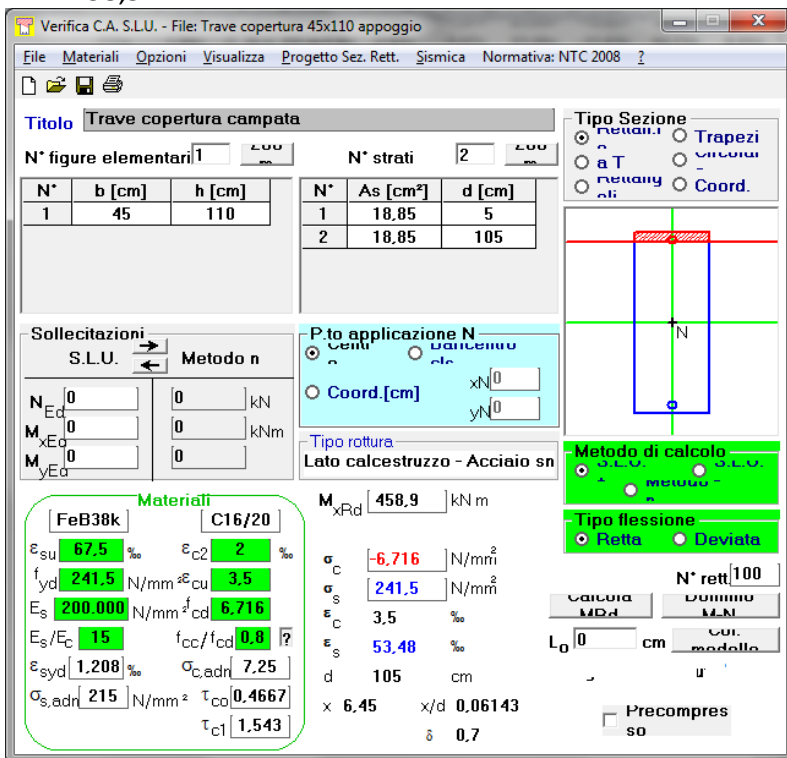
12.6.17 Trave copertura palestra 45x110

Momento positivo resistente in campata

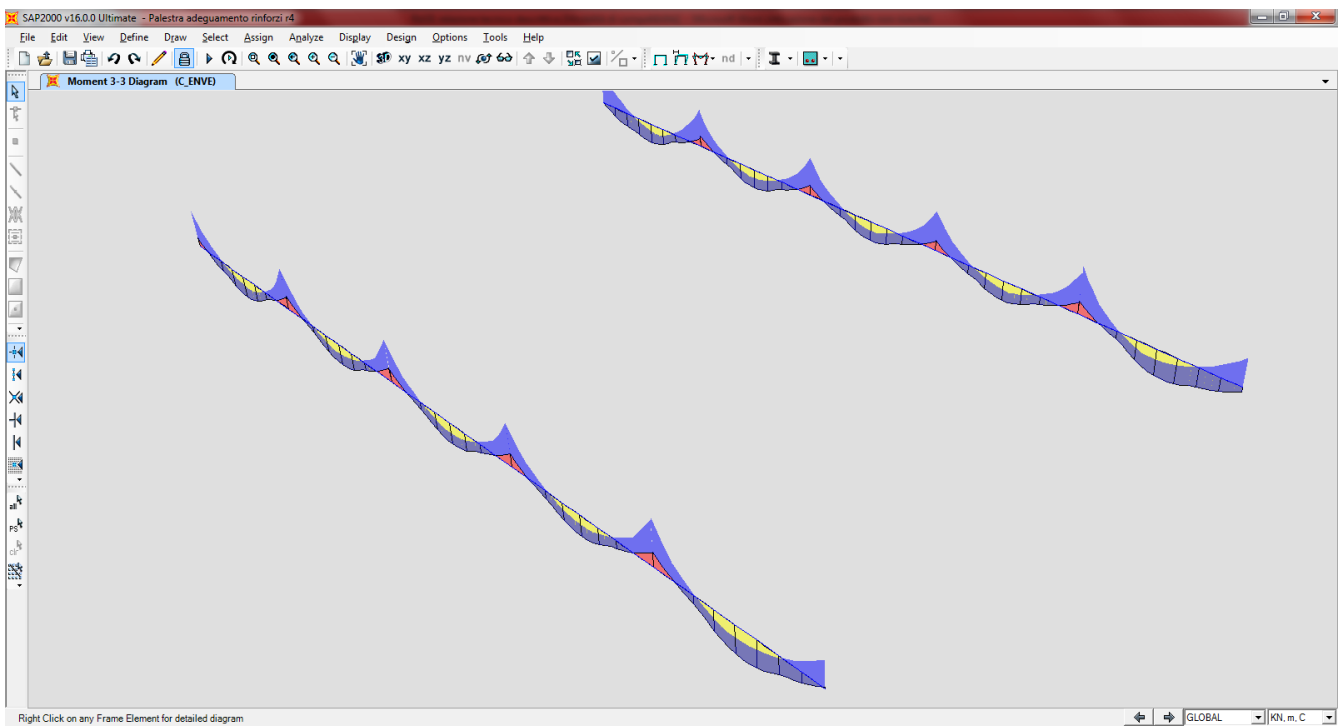
Mr = 454,7kNm



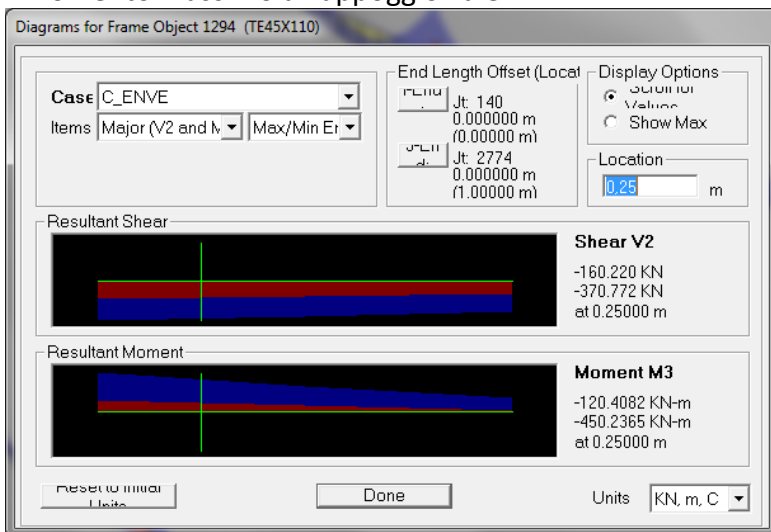
Momento negativo resistente all'appoggio
 $M_r = 458,9 \text{ kNm}$



Di seguito si riporta l'involuppo dell'andamento del momento flettente sulle travi.

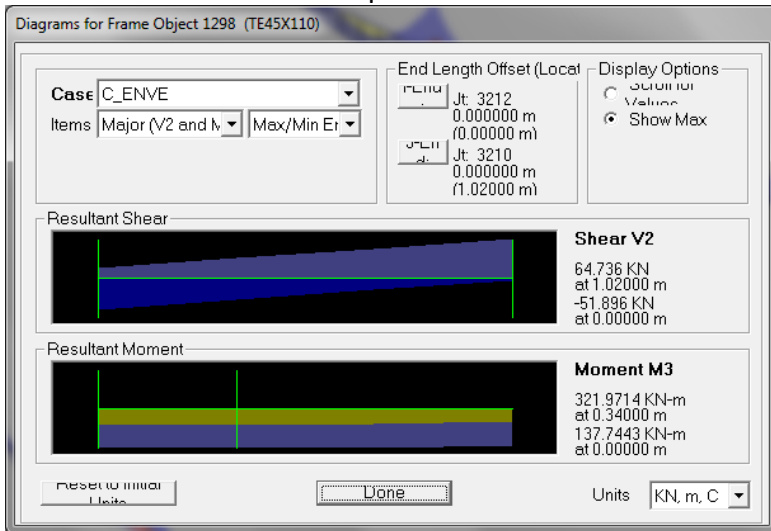


Il momento massimo all'appoggio vale:



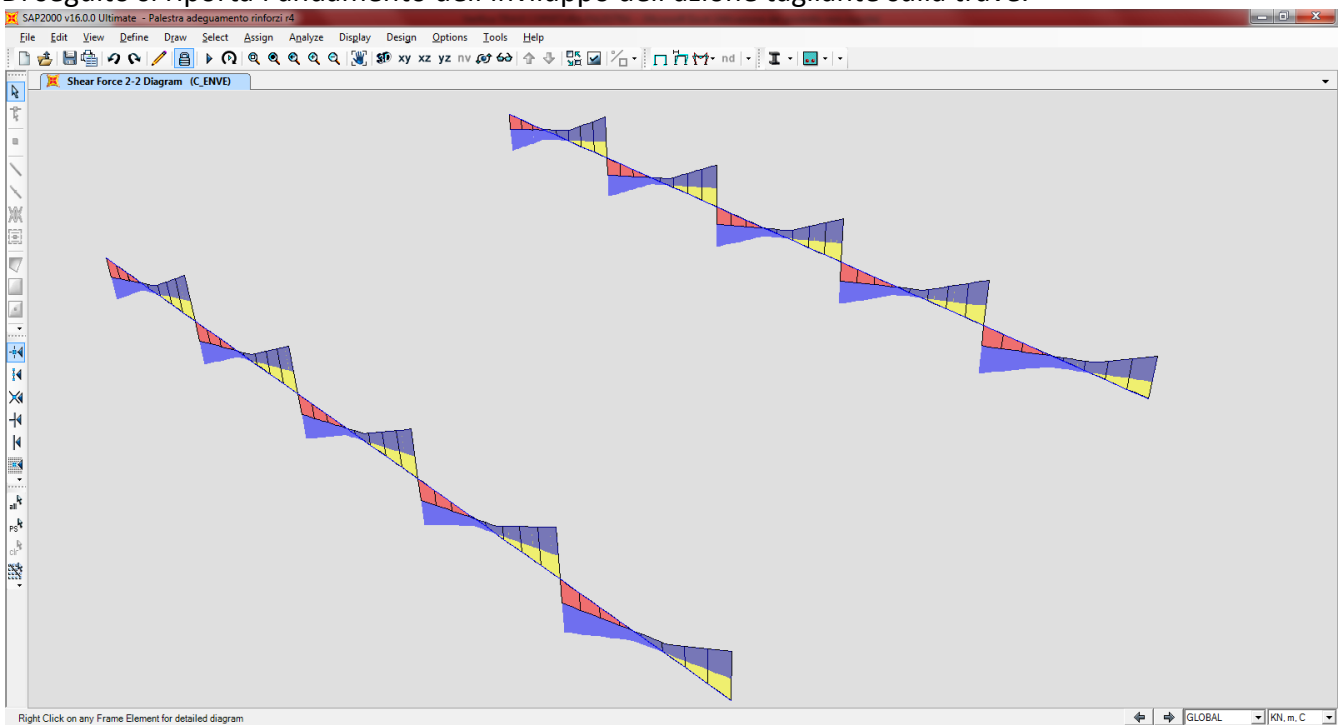
$M_s = -451 \text{ kNm} < M_r = 458,9 \text{ kNm}$

Il momento massimo in campata vale:

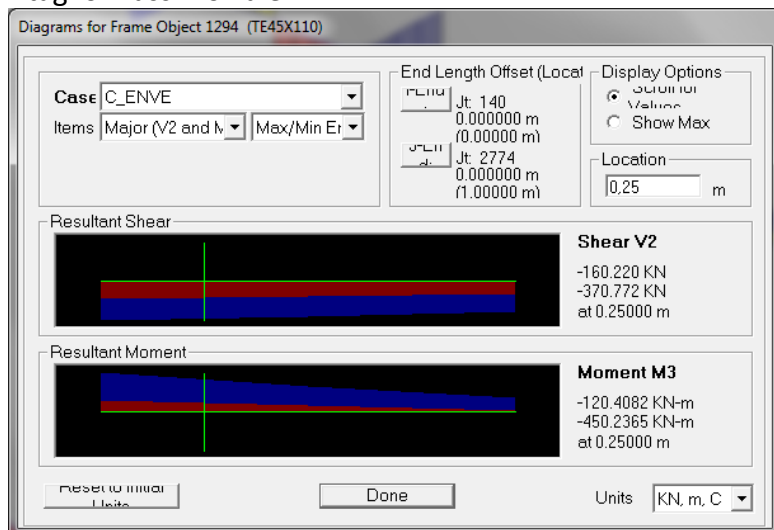


$M_s = 322 \text{ kNm} < M_r = 454,7 \text{ kNm}$

Di seguito si riporta l'andamento dell'involuppo dell'azione tagliante sulla trave.



Il taglio massimo vale:



$$T_s = 371 \text{ kNm} < T_r = 394,8 \text{ kNm}$$

Esito verifica a taglio

1,06

verifica soddisfatta

V_{sd}	M_{sd}	V_{Rd}	M_{Rd}	FS	FS
KN	KN-m	KN	KN-m	Flessione	Taglio
371,00	451,00	394,87	458,9	1,02	1,06

13 Verifica Solai Copertura Spogliatoi

13.1 Tipologie esistenti

I solai presenti in copertura sono di quattro diverse tipologie:

- ❑ solaio 14+4 con struttura in laterocemento avente travetti in c.a. di larghezza 8 cm ed altezza 14 cm ad interasse 40 cm con completamento di pignatte e soletta in c.a. spessore 4 cm;
- ❑ solaio 16+4 con struttura in laterocemento avente travetti in c.a. di larghezza 8 cm ed altezza 16 cm ad interasse 40 cm con completamento di pignatte e soletta in c.a. spessore 4 cm;
- ❑ solaio 18+4 con struttura in laterocemento avente travetti in c.a. di larghezza 8 cm ed altezza 18 cm ad interasse 40 cm con completamento di pignatte e soletta in c.a. spessore 4 cm;
- ❑ solaio 18+4 con struttura in laterocemento avente travetti in c.a. di larghezza 8 cm ed altezza 18 cm ad interasse 50 cm con completamento di pignatte e soletta in c.a. spessore 4 cm.

13.2 Solaio Piano copertura: solaio 14+4

Peso proprio solaio	220 kg/mq
Permanenti	100 kg/mq
Accidentali	150 kg/mq (a favore di sicurezza)
Sommano	470 kg/mq

Schema statico e carichi su area influenza larghezza 120cm:

Luce di calcolo: $L=275$ cm;
 Carico permanente per lastra: $qGk=320 \times 1.20=384$ kg/ml
 Carico variabile lastra: $qQk=150 \times 1.20=180$ kg/ml

Verifica SLU

Combinazione di carico: $1.3 \times Gk + 1.5 \times Qk$

Uno schema dei momenti flettenti possibile è il seguente:

mezzeria $qI2/10$

$M_s=582$ kgm/lastra

$T_s=1058$ kg/lastra

The screenshot shows the 'Verifica C.A. S.L.U.' software interface. The main window displays various input and output parameters for a reinforced concrete beam analysis. The title bar indicates the file name 'Solaio 14+4-120'. The menu bar includes 'File', 'Materiali', 'Opzioni', 'Visualizza', 'Progetto Sez. Rett.', 'Sismica', and 'Normativa: NTC 2008'. The main area is divided into several sections:

- Titolo:** Trave 5-6 campata
- N° figure elementari:** 1 (Zoom)
- N° strati barre:** 2 (Zoom)
- Table 1:**

N°	b [cm]	h [cm]
1	24	18
- Table 2:**

N°	As [cm²]	d [cm]
1		3
2	4.37	15
- Sollecitazioni:** S.L.U. Metodo n
- Materiali:** FeB38k, C16/20. Properties include ϵ_{su} (67.5%), ϵ_{c2} (2%), f_{yd} (241.5 N/mm²), ϵ_{cu} (3.5%), E_s (200,000 N/mm²), f_{cd} (6.716), E_s/E_c (15), f_{cc}/f_{cd} (0.8), ϵ_{syd} (1.208%), $\sigma_{c,adm}$ (7.25), $\sigma_{s,adm}$ (215 N/mm²), τ_{co} (0.4667), τ_{c1} (1.543).
- P.to applicazione N:** Centro, Baricentro cls, Coord. [cm] (xN, yN).
- Metodo di calcolo:** S.L.U. + S.L.U., Metodo n.
- Tipo flessione:** Retta, Deviata.
- Calcoli:** M_{xRd} (12.28 kN m), M_{yRd} (0 kN m), σ_c (-6.716 N/mm²), σ_s (241.5 N/mm²), ϵ_c (3.5%), ϵ_s (2.992%), d (15 cm), x (8.087), x/d (0.5392), δ (1).
- Other parameters:** N^* rett. (100), angolo asse neutro θ° (0), Precompresso (checkbox).

Sollecitazioni resistenti - coefficiente di sicurezza (FS)

$MRd=1228$ kgm - $FS=3,08$

Di seguito si riporta la verifica a taglio.

Caratteristiche sezione

h	180 mm
b _w	240 mm
d	150 mm
A _{sl}	437 mm ²

Caratteristiche materiali e coefficienti

f _{yk}	375 N/mm ²
f _{ck}	16 N/mm ²
R _{ck}	20 N/mm ²
γ _c	2,025
k _{max}	2

MIN FS
Esito verifica a taglio 1,63 verifica soddisfatta

V _{sd}	N _{sd}	V _{Rd}	FS	V _{Rd, calc}	V _{Rd, min}	ρ _l	A _{sl}	N	σ _{cp,max}
KN	KN	KN		N	N		mm ²		N/mm ²
10,58	0	17,20	1,63	17203,35	14255,273	0,012139	437	0	1,34

σ _{cp}	f _{cd}	σ _{cp,calc}	h	b _w	d	k _{calc}	k _{max}	k	v _{min}	f _{yk}	f _{ck}	R _{ck}	γ _c
N/mm ²	N/mm ²	N/mm ²								N/mm ²	N/mm ²	N/mm ²	
0,00	6,72	0,00	180	240	150	2,155	2	2,000	0,396	375	16	20	2,025

TRd=1720kgm - FS=1,63

13.3 Solaio Piano copertura: solaio 16+4

Peso proprio solaio	230 kg/mq
Permanenti	100 kg/mq
Accidentali	150 kg/mq (a favore di sicurezza)
Sommano	480 kg/mq

Schema statico e carichi su area influenza larghezza 120cm:

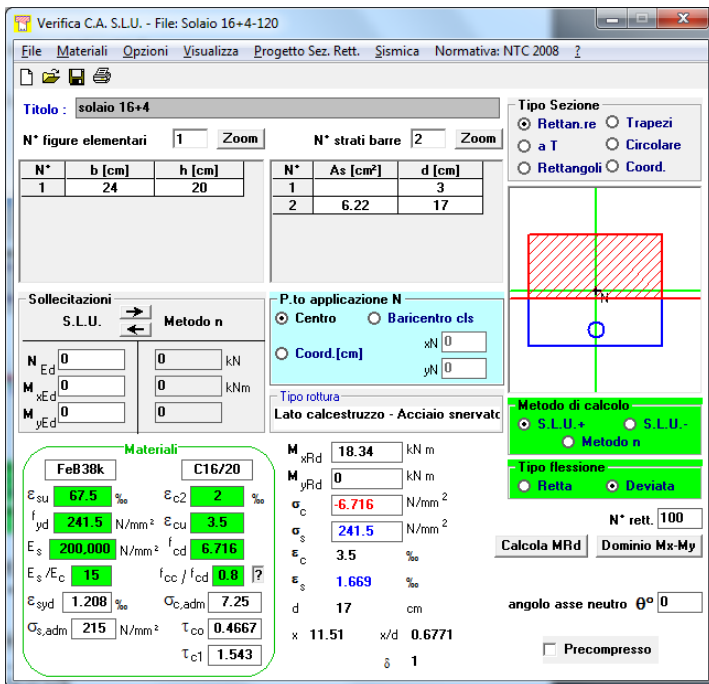
Luce di calcolo:	L=415 cm;
Carico permanente:	qGk=330x1.20=396 kg/ml
Carico variabile:	qQk=150x1.20=180 kg/ml

Verifica SLU

Combinazione di carico: 1.3 x Gk + 1.5 x Qk

Uno schema dei momenti flettenti possibile è il seguente:

mezzeria ql2/10
MqGk=1352kgm
TqGk=1629kg



Sollecitazioni resistenti - coefficiente di sicurezza (FS)
 mezzeria ql2/10
 MRd=1834kgm - FS=1,35

Di seguito si riporta la verifica a taglio.

Caratteristiche sezione

h	200	mm
b _w	240	mm
d	150	mm
A _{sl}	622	mm ²

Caratteristiche materiali e coefficienti

f _{yk}	375	N/mm ²
f _{ck}	16	N/mm ²
R _{ck}	20	N/mm ²
γ _c	2,025	
k _{max}	2	

MIN FS
 Esito verifica a taglio **1,19** verifica soddisfatta

V _{sd}	N _{sd}	V _{Rd}	FS	V _{Rd, calc}	V _{Rd, min}	ρ _l	A _{sl}	N	σ _{cp, max}
KN	KN	KN		N	N		mm ²		N/mm ²
16,29	0	19,35	1,19	19351,56	14255,273	0,017278	622	0	1,34

σ _{cp}	f _{cd}	σ _{cp, calc}	h	b _w	d	k _{calc}	k _{max}	k	v _{min}	f _{yk}	f _{ck}	R _{ck}	γ _c
N/mm ²	N/mm ²	N/mm ²								N/mm ²	N/mm ²	N/mm ²	
0,00	6,72	0,00	200	240	150	2,155	2	2,000	0,396	375	16	20	2,025

TRd=1935kgm - FS=1,19

13.4 Solaio Piano copertura: solaio 18+4 tipo 1

Peso proprio solaio	240 kg/mq
Permanenti	100 kg/mq
Accidentali	150 kg/mq (a favore di sicurezza)
Sommario	490 kg/mq

Schema statico e carichi su area influenza larghezza 120cm:

Luce di calcolo:	L=475 cm;
Carico permanente:	qGk=340x1.20=408 kg/ml
Carico variabile:	qQk=150x1.20=180 kg/ml

Verifica SLU

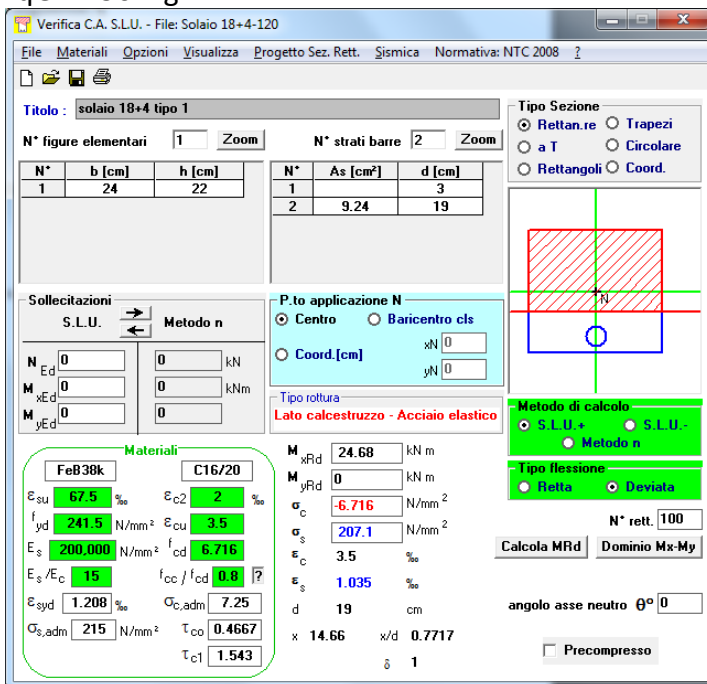
Combinazione di carico: 1.3 x Gk + 1.5 x Qk

Uno schema dei momenti flettenti possibile è il seguente:

mezzeria ql2/10

MqGk=1806kgm

TqGk=1901kg



Sollecitazioni resistenti - coefficiente di sicurezza (FS)

mezzeria ql2/10

MRd=2468kgm - FS=1,36

Di seguito si riporta la verifica a taglio.

Caratteristiche sezione

h	220 mm
b _w	240 mm
d	150 mm
A _{sl}	924 mm ²

Caratteristiche materiali e coefficienti

f _{yk}	375 N/mm ²
f _{ck}	16 N/mm ²
R _{ck}	20 N/mm ²
γ _c	2,025
k _{max}	2

MIN FS
Esito verifica a taglio 1,16 verifica soddisfatta

V _{sd}	N _{sd}	V _{Rd}	FS	V _{Rd, calc}	V _{Rd, min}	ρ _l	A _{sl}	N	σ _{cp,max}
KN	KN	KN		N	N		mm ²		N/mm ²
19,1	0	22,08	1,16	22080,55	14255,273	0,025667	924	0	1,34

σ _{cp}	f _{cd}	σ _{cp,calc}	h	b _w	d	k _{calc}	k _{max}	k	v _{min}	f _{yk}	f _{ck}	R _{ck}	γ _c
N/mm ²	N/mm ²	N/mm ²								N/mm ²	N/mm ²	N/mm ²	
0,00	6,72	0,00	220	240	150	2,155	2	2,000	0,396	375	16	20	2,025

TRd=2208kgm - FS=1,16

13.5 Solaio Piano copertura: solaio 18+4 tipo 2

Peso proprio solaio	240 kg/mq
Permanenti	100 kg/mq
Accidentali	150 kg/mq (carico variabile per scuole)
Sommano	490 kg/mq

Schema statico e carichi su area influenza larghezza 100cm:

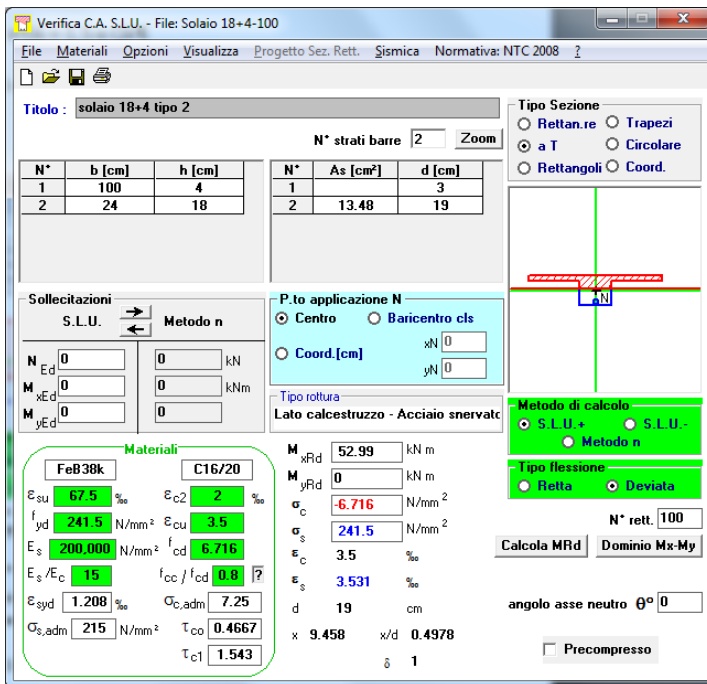
Luce di calcolo:	L=650 cm;
Carico permanente:	qGk=340x1.00=340 kg/ml
Carico variabile:	qQk=150x1.00=150 kg/ml

Verifica SLU

Combinazione di carico: 1.3 x Gk + 1.5 x Qk

Uno schema dei momenti flettenti possibile è il seguente:

mezzeria ql/10
MqGk=2818kgm
TqGk=2168kg



Sollecitazioni resistenti - coefficiente di sicurezza (FS)
 mezzera ql2/10
 MRd=5299kgm / FS=1,88

Di seguito si riporta la verifica a taglio.

Caratteristiche sezione

h	220	mm
b _w	240	mm
d	150	mm
A _{sl}	1348	mm ²

Caratteristiche materiali e coefficienti

f _{yk}	375	N/mm ²
f _{ck}	16	N/mm ²
R _{ck}	20	N/mm ²
γ _c	2,025	
k _{max}	2	

MIN FS
 Esito verifica a taglio **1,16** verifica soddisfatta

V _{sd}	N _{sd}	V _{Rd}	FS	V _{Rd, calc}	V _{Rd, min}	ρ _l	A _{sl}	N	σ _{cp,max}				
KN	KN	KN		N	N		mm ²		N/mm ²				
21,68	0	25,04	1,16	25042,77	14255,273	0,037444	1348	0	1,34				
σ _{cp}	f _{cd}	σ _{cp,calc}	h	b _w	d	k _{calc}	k _{max}	k	v _{min}	f _{yk}	f _{ck}	R _{ck}	γ _c
N/mm ²	N/mm ²	N/mm ²								N/mm ²	N/mm ²	N/mm ²	
0,00	6,72	0,00	220	240	150	2,155	2	2,000	0,396	375	16	20	2,025

TRd=2504kgm - FS=1,16

14 Copertura Palestra

La copertura della palestra è costituita da elementi prefabbricati di grande luce (ca. 22.70ml) progettati dal Prof Ing. Luca Sanpaolesi e prodotti dalla Soc. Toscana Prefabbricati di Firenze.

Come si evince dal collaudo statico del 02 dicembre 1980 a firma dell'ing. G. Croppi le travi di copertura sono state oggetto di attenta analisi già insede di collaudo oltre che di idonea prova di carico, che è ritenuta valida anche ai fini della verifica attuale.

Dal documento di collaudo si evince che la prova di carico è stata effettuata con un **carico di prova pari a 160kg/mq**, su esplicita richiesta del collaudatore, con deformazioni contenute nell'ambito massimo dei 3cm e ritorno elastico delle strutture.

Tale carico risulta:

1. Superiore al sovraccarico neve previsto dalle NTC2008.
2. Superiore al sovraccarico verticale dovuto al sisma.

Visto quanto sopra ed il notevole margine tra il carico di prova utilizzato e quelli previsti dalla norma (sia per la neve che per il sisma verticale – vedi paragrafi successivi) si ritiene che la copertura della palestra sia staticamente idonea.

Di seguito si riporta l'eplicitazione del calcolo dei carichi verticali accidentali e sismici di normativa NTC2008 previsti sulla copertura ed il loro confronto con il carico di prova.

14.1 Sovraccarico neve

○	Zona I - Alpina Aosta, Belluno, Bergamo, Biella, Bolzano, Brescia, Como, Cuneo, Lecco, Pordenone, Sondrio, Torino, Trento, Udine, Verbania, Vercelli, Vicenza.	$q_{sk} = 1,50 \text{ kN/mq}$ $q_{sk} = 1,39 [1+(a_s/728)^2] \text{ kN/mq}$	$a_s \leq 200 \text{ m}$ $a_s > 200 \text{ m}$
○	Zona I - Mediterranea Alessandria, Ancona, Asti, Bologna, Cremona, Forlì-Cesena, Lodi, Milano, Modena, Novara, Parma, Pavia, Pesaro e Urbino, Piacenza, Ravenna, Reggio Emilia, Rimini, Treviso, Varese.	$q_{sk} = 1,50 \text{ kN/mq}$ $q_{sk} = 1,35 [1+(a_s/602)^2] \text{ kN/mq}$	$a_s \leq 200 \text{ m}$ $a_s > 200 \text{ m}$
●	Zona II Arezzo, Ascoli Piceno, Bari, Campobasso, Chieti, Ferrara, Firenze, Foggia, Genova, Gorizia, Imperia, Isernia, La Spezia, Lucca, Macerata, Mantova, Massa Carrara, Padova, Perugia, Pescara, Pistoia, Prato, Rovigo, Savona, Teramo, Trieste, Venezia, Verona.	$q_{sk} = 1,00 \text{ kN/mq}$ $q_{sk} = 0,85 [1+(a_s/481)^2] \text{ kN/mq}$	$a_s \leq 200 \text{ m}$ $a_s > 200 \text{ m}$
○	Zona III Agrigento, Avellino, Benevento, Brindisi, Cagliari, Caltanissetta, Carbonia-Iglesias, Caserta, Catania, Catanzaro, Cosenza, Crotone, Enna, Frosinone, Grosseto, L'Aquila, Latina, Lecce, Livorno, Matera, Medio Campidano, Messina, Napoli, Nuoro, Ogliastra, Olbia Tempio, Oristano, Palermo, Pisa, Potenza, Ragusa, Reggio Calabria, Rieti, Roma, Salerno, Sassari, Siena, Siracusa, Taranto, Terni, Trapani, Vibo Valentia, Viterbo.	$q_{sk} = 0,60 \text{ kN/mq}$ $q_{sk} = 0,51 [1+(a_s/481)^2] \text{ kN/mq}$	$a_s \leq 200 \text{ m}$ $a_s > 200 \text{ m}$

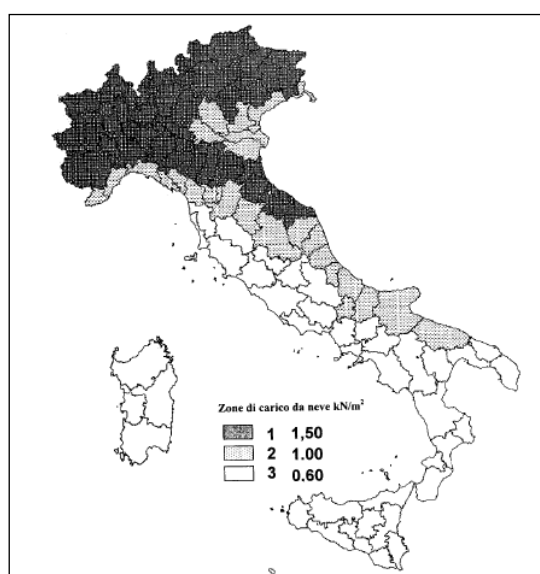
q_s (carico neve sulla copertura [N/mq]) = $\mu_i q_{sk} C_E C_t$ μ_i (coefficiente di forma) q_{sk} (valore caratteristico della neve al suolo [kN/mq]) C_E (coefficiente di esposizione) C_t (coefficiente termico)

Valore caratteristico della neve al suolo

a_s (altitudine sul livello del mare [m])	270
q_{sk} (val. caratt. della neve al suolo [kN/mq])	1,12

Coefficiente termico

Il coefficiente termico può essere utilizzato per tener conto della riduzione del carico neve a causa dello scioglimento della stessa, causata dalla perdita di calore della costruzione. Tale coefficiente tiene conto delle proprietà di isolamento termico del materiale utilizzato in copertura. In assenza di uno specifico e documentato studio, deve essere utilizzato $C_t = 1$.



Coefficiente di esposizione

Topografia	Descrizione	C_E
Normale	Aree in cui non è presente una significativa rimozione di neve sulla costruzione prodotta dal vento, a causa del terreno, altre costruzioni o alberi.	1

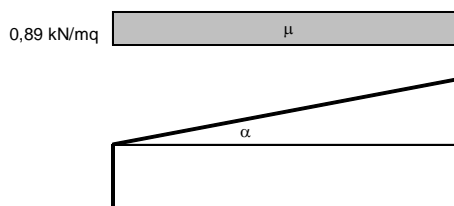
Valore del carico della neve al suolo

q_s (carico della neve al suolo [kN/mq])	1,12
--	------

Coefficiente di forma (copertura ad una falda)

α (inclinazione falda [°])	0
-----------------------------------	---

μ	0,8
-------	-----



Il sovraccarico neve vale dunque 89kg/mq.

Il carico di prova utilizzato durante la prova di carico e pari a 160kg/mq risulta circa 1.80 volte superiore rispetto al carico neve.

14.2 Carico per sisma verticale

Dagli spettri di progetti definiti nei capitoli precedenti il massimo valore di $S_v(g)$ è pari a 0.23g. Utilizzando a favore di sicurezza detto valore ed applicandolo sui pesi propri e permanenti della copertura si ottiene un incremento di carico per sisma verticale pari a:

$$S_q = 0.23 \times 300 = 69 \text{kg/mq.}$$

Essendo

Carichi per peso proprio e permanente di copertura pari a 300kg/mq.

Tali incremento di carico verticale, applicato a favore di sicurezza sulle travi di copertura in c.a. della palestra di sostegno degli elementi prefabbricati, risulta nettamente inferiore al carico di prova utilizzato (carico di prova pari a circa 2.32 volte l'incremento di carico dovuto al sisma).