



**STUDIO MACRI'
TECNICI ASSOCIATI**

Progetti integrati
d' Ingegneria
ed Architettura

RECAPITI e - mail:
studiomacriz@outlook.com
studiomacriassociati@hotmail.it
[pec: domenico.macri1@ingpec.eu](mailto:pec:domenico.macri1@ingpec.eu)

SEDE OPERATIVA ED
AMM.VA
Centro Lucrezia della Valle
Via Lucrezia della Valle n.19/40

88100 CATANZARO (CZ)

Tel. e Fax 0961 753475

COMUNE DI CARDINALE

(PROVINCIA DI CATANZARO)

PERIZIA DI VARIANTE E SUPPLETIVA

DATA:		
FEBBRAIO 2026	PROGETTISTA :	DIRETTORE DEI LAVORI:
	ING. DOMENICO MACRI'	ING. DOMENICO MACRI'

	TITOLO DEL PROGETTO:
	INTERVENTI DI SISTEMAZIONE DELLE PENDICI SOVRASTANTI IL CENTRO STORICO DEL COMUNE DI CARDINALE – CODICE CZ042A/10.

Prot. Dis.	Modifiche:	1
	Sostituisce il N.	2
	Sostituito dal N.	3
ALL. N.	Oggetto del Disegno:	
A7.3.	TOMBINO IN C.A. MARCHESE-GIACCO - TIPOLOGIA 01 - TRATTO NR.1 - FASCICOLO DEI CALCOLI	
2.1.V		

SCALA:	ENTE APPALTANTE:
	COMMISSARIO DEL GOVERNO per il contrasto dissesto R. Calabria- info@pec.dissestocalabria.it
	RESPONSABILE U.P. – Geom. A. FALVO- e-mail: a.falvo@dissestocalabria.it

A TERMINI DI LEGGE – ART. 2578 DEL C.C. CI RISERVIAMO L'ESCLUSIVA PROPRIETA' DI QUESTO ELABORATO TECNICO, CON DIVIETO DI COPIARLO O RIPRODURLO SENZA IL NOSTRO CONSENSO SCRITTO

FASCICOLO DEI CALCOLI

DIMOSTRAZIONE NUMERICA DELLA SICUREZZA DELL'OPERA E DEL
RAGGIUNGIMENTO DELLE PRESTAZIONI ATTESE

Comune:

Titolo del progetto:

Committente:

Opera:

Data:

Progettista:

Sommario:

Modellazione	3
Affidabilità dei codici utilizzati	3
Presentazione dei risultati	4
Tabulati di input	6
Dati generali	6
Impalcati	6
Percentuali Spostamento masse impalcati	6
Combinazioni del Sisma in X e Y e Verticale	7
Spettri di risposta	7
Caratteristiche del terreno	9
Nodi - Geometria e vincoli	9
Pareti - geometria e vincoli	10
Muri - Carichi	10
Tabulati di verifica	11
Centri di rigidezza e Centri di massa	12
Risultati Analisi Dinamica - Baricentri masse e masse	12
Taglianti di piano	12
Periodi di vibrazione e Masse modali	18
Risultati Analisi Dinamica - Sollecitazioni Massime - Muri discretizzati	22
Verifiche stato limite ultimo	35
Verifica dei Muri in calcestruzzo	35
Verifiche stato limite di esercizio	52
Verifica dei Muri (Stati limite esercizio)	52

Il Progettista

Modellazione

La struttura è costituita da diversi elementi distinti, in base alla loro funzione, in:

- Fondazione in c.a. costituita da: platea

I livelli di sicurezza scelti dal Committente e dal Progettista in funzione del tipo e dell'uso della struttura, nonché in funzione delle conseguenze del danno, con riguardo a persone, beni, e possibile turbativa sociale, compreso il costo delle opere necessarie per la riduzione del rischio di danno o di collasso, hanno indirizzato al progetto di una struttura con i seguenti requisiti:

- sicurezza nei confronti degli Stati Limite Ultimi (SLU);
- sicurezza nei confronti degli Stati Limite di Esercizio (SLE).

La struttura è stata schematizzata attraverso un modello spaziale agli elementi finiti che tenga conto dell'effettivo stato deformativo e di sollecitazione, secondo l'effettiva realizzazione.

I vincoli esterni della struttura sono stati caratterizzati, a seconda della presenza degli elementi di fondazione, con: travi winkler, plinti diretti, plinti su pali, platee, ovvero con vincoli perfetti di incastro, appoggio, carrello, ecc.

I vincoli interni sono stati schematizzati secondo le sollecitazioni mutuamente scambiate tra gli elementi strutturali, inserendo, ove opportuno, il rilascio di alcune caratteristiche della sollecitazione per schematizzare il comportamento di vincoli interni non iperstatici (cerniere, carrelli, ecc.).

Il modello agli elementi finiti è stato calcolato tenendo conto dell'interazione tra strutture in fondazione e strutture in elevazione, consentendo un'accurata distribuzione delle azioni statiche e sismiche; il calcolo è stato eseguito considerando che la struttura abbia un comportamento elastico lineare.

I solai sono schematizzati come aree di carico, sulle quali vengono definiti i carichi permanenti (QP Solai), i carichi fissi (QFissi Solai) e i carichi variabili (QV solai); tali carichi sono assegnati alle aste in modo automatico in relazione all'influenza delle diverse aree di carico. Le masse corrispondenti ai carichi variabili sui solai nelle combinazioni sismiche sono state trattate in maniera automatica mediante un coefficiente moltiplicativo, definito in funzione della tipologia del solaio.

Il modello utilizzato è stato valutato alla luce dei diversi scenari di carico a cui la struttura è sottoposta durante la sua costruzione e la sua vita, al fine di garantire la sicurezza e la durabilità della stessa. Per la tipologia strutturale affrontata non è stato necessario definire scenari di contingenza; pertanto non si è tenuto conto delle fasi costruttive della struttura e, inoltre, si ritiene che non ci siano variazioni del modello di calcolo e degli schemi di vincolo, durante la vita dell'opera. Per il dettaglio degli scenari di calcolo si faccia riferimento alla "Relazione di Calcolo".

Il progetto e la verifica degli elementi strutturali è stato effettuato seguendo la teoria degli Stati limite. I parametri relativi alle verifiche effettuate sono riportati nella Relazione di Calcolo.

Il solutore agli elementi finiti impiegato nell'analisi è SpaceSolver, per il calcolo di strutture piane e spaziali schematizzabili da un insieme di elementi finiti tipo:

- BEAM
- PLATE-SHELL
- WINK
- BOUNDARY

Questi elementi interagiscono tra loro attraverso i nodi, con la possibilità di tenere in conto tutti i possibili disassamenti, mediante l'introduzione di concetti rigidi e traslazioni degli elementi bidimensionali. Il solutore lavora in campo elastico lineare, si basa sulle routines di Matlab ed è stato sviluppato in collaborazione con l'Università di Roma – Tor Vergata. Il solutore offre la possibilità di risolvere anche travi su suolo alla Winkler con molle spalmate sull'intera suola, anziché sul solo asse, plinti diretti e su pali, pali singoli, platee, piastre sottili e spesse, con controllo delle rotazioni attorno all'asse normale alla piastra (drilling). Inoltre, per gli elementi BEAM l'equilibrio è scritto rispetto alla linea dei centri di taglio anziché rispetto alla linea dei baricentri. L'affidabilità del solutore è stata testata su una serie di esempi campioni calcolati con altri procedimenti o con formule note, di cui si rende disponibile la documentazione.

Affidabilità dei codici utilizzati

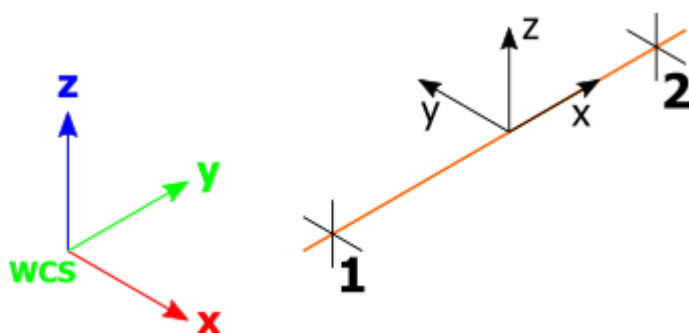
Il programma è dotato di una serie di filtri di auto diagnostica che segnalano i seguenti eventi:

- labilità della struttura;
- assenza di masse;
- nodi collegati ad aste nulle;
- mancanza di terreno sugli elementi in fondazione;

- controllo sull'assegnazione dei nodi all'impalcato;
- correttezza degli spettri di progetto;
- fattori di partecipazione modali;
- assegnazione dei criteri di verifica agli elementi;
- numerazione degli elementi strutturali;
- congruenza delle connessioni tra elementi shell;
- congruenza delle aree di carico;
- definizione delle caratteristiche d'inerzia delle sezioni;
- presenza del magrone sotto la travi tipo wink;
- elementi non verificati per semi progetto allo SLU, con inserimento automatico delle armature secondo i criteri di verifica;
- elementi non verificati allo SLU per armature già inserite nell'elemento strutturale;
- elementi non verificati allo SLE per armature già inserite nell'elemento strutturale.

Presentazione dei risultati

I disegni dello schema statico adottato sono riportati nel fascicolo allegato alla presente relazione. E' stato impiegato il Sistema Internazionale per le unità di misura, con riferimento al daN per le forze.



Il sistema di riferimento globale rispetto al quale è stata riferita l'intera struttura è una terna di assi cartesiani sinistrorsa OXYZ (X,Y, e Z sono disposti e orientati rispettivamente secondo il pollice, l'indice ed il medio della mano destra, una volta posizionati questi ultimi a 90° tra loro).

La terna di riferimento locale per un'asta è anch'essa una terna sinistrorsa O'xyz che ha l'asse x orientato dal nodo iniziale I dell'asta verso il nodo finale J e gli assi y e z diretti secondo gli assi geometrici della sezione, con l'asse y orizzontale e orientato in modo da portarsi a coincidere con l'asse x a mezzo di una rotazione oraria di 90° e l'asse z di conseguenza.

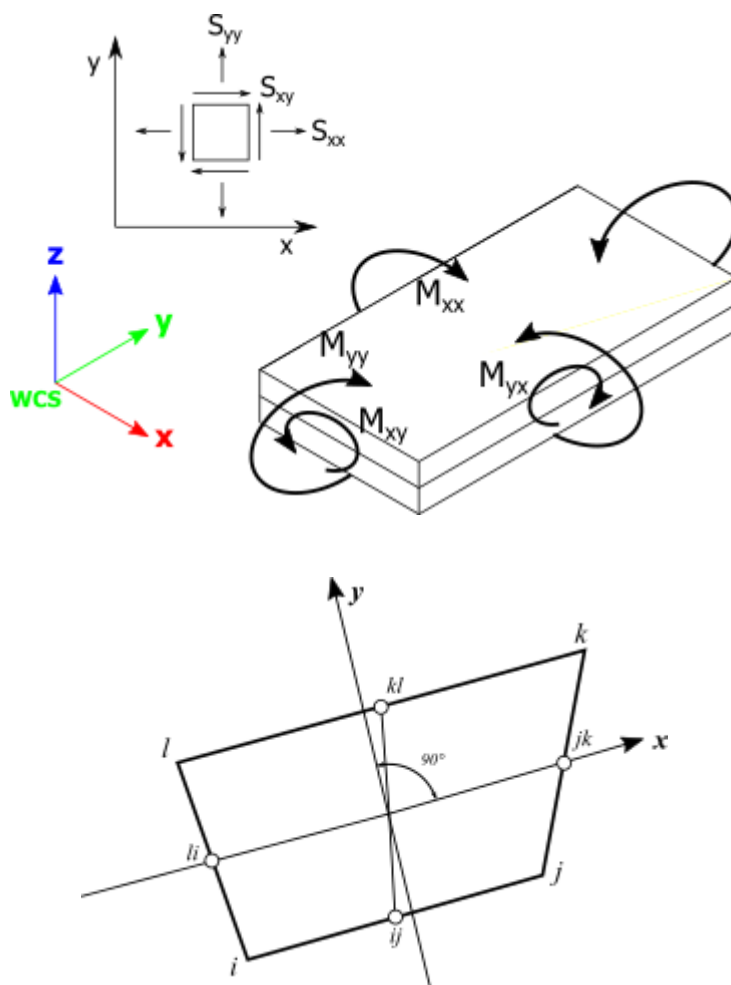
Per un'asta comunque disposta nello spazio la sua terna locale è orientata in modo tale da portarsi a coincidere con la terna globale a mezzo di rotazioni orarie degli assi locali inferiori a 180°.

- Le forze, sia sulle aste che sulle pareti o lastre, sono positive se opposte agli assi locali.
- Le forze nodali sono positive se opposte agli assi globali.
- Le coppie sono positive se sinistrorse.

Le caratteristiche di sollecitazione sono positive se sulla faccia di normale positiva sono rappresentate da vettori equiversi agli assi di riferimento locali; in particolare il vettore momento positivo rappresenta una coppia che ruota come le dita della mano destra che si chiudono quando il pollice è equiverso all'asse locale.

- Le traslazioni sono positive se concordi con gli assi globali.
- Le rotazioni sono positive se sinistrorse.

Il sistema di riferimento locale per gli elementi bidimensionali è quello riportato nelle figure seguenti.



La terna locale per l'elemento shell è costituita dall'asse x locale che va dal nodo li al nodo jk, l'asse y è diretto secondo il piano dell'elemento e orientato verso il nodo i e l'asse z, di conseguenza, è orientato in modo da formare la solita terna sinistrorsa. L'asse z locale rappresenta la normale positiva all'elemento.

Le sollecitazioni dell'elemento sono:

- Sforzi membranali

$$S_{xx} = \sigma_x$$

$$S_{yy} = \sigma_y$$

$$S_{xy} = \tau_{xy}$$

- Sforzi flessionali (momenti)

M_{xx} , momento che genera σ_x (intorno ad y)

M_{yy} , momento che genera σ_y (intorno a x)

M_{xy} , momento torcente che genera τ_{xy}

Le sollecitazioni principali dell'elemento sono:

$$M_{1,2} = \frac{M_{xx} + M_{yy}}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{M_{xx} - M_{yy}}{2}\right)^2 + M_{xy}^2}$$

$$S_{1,2} = \frac{S_{xx} + S_{yy}}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{S_{xx} - S_{yy}}{2}\right)^2 + S_{xy}^2}$$

$$\tan 2\theta = \frac{M_{xy}}{M_{xx} - M_{yy}} \quad \tan 2\psi = \frac{S_{xy}}{S_{xx} - S_{yy}}$$

dove θ è l'angolo formato dagli assi principali di M_1 e M_2 con quelli di riferimento e ψ è l'angolo formato dagli assi principali di S_1 e S_2 con quelli di riferimento. L'elemento shell usato come piastra fornisce i momenti

flettenti e non i tagli in direzione ortogonale all'elemento, che possono ottenersi come derivazione dei momenti flettenti;

$$\tau_{zx} = M_{xx,x} + M_{xy,y}$$

$$\tau_{zy} = M_{xy,y} + M_{yy,y}$$

Quando invece viene usato come lastra ci restituisce valori di σ e τ costanti, non adatti a rappresentare momenti flettenti, ma solo sforzi normali e tagli nel piano della lastra.

I tabulati di calcolo contengono due sezioni principali: la descrizione del modello di calcolo e la presentazione dei risultati.

La descrizione del modello di calcolo contiene:

- i dati generali (dimensioni);
- le coordinate nodali;
- i vincoli dei nodi e i vincoli interni delle aste, con le eventuali sconnessioni;
- le caratteristiche sezionali;
- le caratteristiche dei solai;
- le caratteristiche delle aste;
- i carichi sulle aste, sui nodi e sui muri (inclusa la distribuzione delle distorsioni impresse, e delle variazioni e dei gradienti di temperatura);
- configurazione di sistemi che introducono stati coattivi;
- le caratteristiche dei materiali;
- legami costitutivi e criteri di verifica;
- le condizioni di carico.

La stampa dei risultati contiene:

- le combinazioni dei carichi;
- le forze sismiche agenti sulla struttura;
- gli spostamenti d'impalcato, se l'impalcato è rigido;
- gli spostamenti nodali;
- le sollecitazioni sulle membrature per ogni combinazione di carico;
- la sollecitazione sul terreno sotto travi di fondazione o platee;
- deformate;
- diagrammi sollecitazioni.

Tabulati di input

Dati generali

Nome struttura	Struttura_01
Numero di frequenze	30
% Filtro masse libere	0.1
% Coefficiente di smorzamento viscoso	5
Spostamenti modali con segno	Si
Spostamento ammissibile impalcato	0.0050*h

Impalcato

N°	Quota mm	Rigido mm	Incr.Soll.Pil	Inc.Soll.Par.
0	0	No	1.000	1.000
1	3500	Si	1.000	1.000

Percentuali Spostamento masse impalcato

Posizione	% Spostamento direzione X	% Spostamento direzione Y
-----------	---------------------------	---------------------------

Posizione	% Spostamento direzione X	% Spostamento direzione Y
1	0	-5
2	5	0
3	0	5
4	-5	0

Combinazioni del Sisma in X e Y e Verticale

Comb.	Pos. SismaX	Pos. SismaY	Fx	Fy	Fz
1	1	2	1	0.3	0
2	1	2	0.3	1	0
3	1	4	1	0.3	0
4	1	4	0.3	1	0
5	3	2	1	0.3	0
6	3	2	0.3	1	0
7	3	4	1	0.3	0
8	3	4	0.3	1	0

Comb. Numero di combinazione dei sismi
 Pos. SismaX Posizione in cui viene scelto il sisma in direzione X
 Pos. SismaY Posizione in cui viene scelto il sisma in direzione Y
 Fx Fattore con cui il sisma X partecipa
 Fy Fattore con cui il sisma Y partecipa
 Fz Fattore con cui il sisma Verticale partecipa (quando richiesto)

Ogni combinazione genera al massimo 8 sotto-combinazioni in base a tutte le combinazioni possibili dei segni di Fx ed Fy ed Fz.

Spettri di risposta

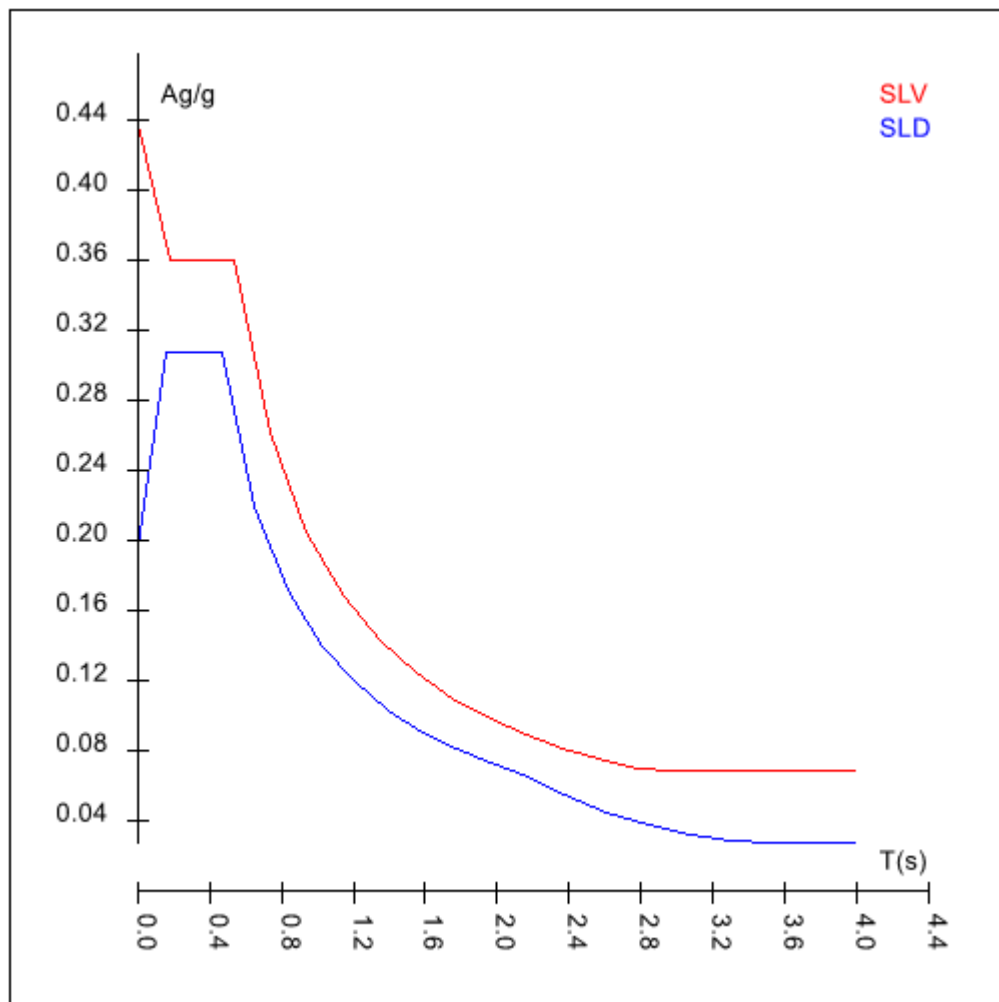
Spettro: **SpettroNT_ 2018 (q=1.5)**

Il calcolo degli spettri e del fattore di comportamento sono stati calcolati per la seguente tipologia di terreno e struttura.

Vita della struttura	
Tipo	Opere ordinarie (50-100)
Vita nominale VN [anni]	100.0
Classe d'uso	III
Coefficiente d'uso CU	1.500
Periodo di riferimento VR [anni]	150.000
Probabilità di superamento PVR allo Stato limite di esercizio - SLD	63.0%
Probabilità di superamento PVR allo Stato limite ultimo - SLV	10.0%
Periodo di ritorno TR SLD [anni]	150.9
Periodo di ritorno TR SLV [anni]	1423.7
Parametri del sito	
Comune	Cardinale (CZ)
Longitudine	16.3861
Latitudine	38.6424
Id reticolo del sito	42780-42781-43002-43003
Valori di riferimento del sito	
Accelerazione orizzontale massima del sito Ag/g - SLD (TR=150.9)	0.1361
Fattore di amplificazione dello spettro Fo - SLD (TR=150.9)	2.3549
Periodo di riferimento di inizio del tratto a velocità costante T*C [s] - SLD (TR=150.9)	0.342
Accelerazione orizzontale massima del sito Ag/g - SLV (TR=1423.7)	0.3438
Fattore di amplificazione dello spettro Fo - SLV (TR=1423.7)	2.4700
Periodo di riferimento di inizio del tratto a velocità costante T*C [s] - SLV (TR=1423.7)	0.408
Coefficiente Amplificazione Topografica St	1.200
Categoria terreno	B
Stato limite SLV	
Coefficiente di amplificazione stratigrafica Ss	1.06
Periodo di inizio del tratto ad accelerazione costante dello spettro TB [s]	0.18

Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro TC [s]	0.54
Periodo di inizio del tratto a spostamento costante dello spettro TD [s]	2.98
Stato limite SLD	
Coefficiente di amplificazione stratigrafica Ss	1.20
Periodo di inizio del tratto ad accelerazione costante dello spettro TB [s]	0.16
Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro TC [s]	0.47
Periodo di inizio del tratto a spostamento costante dello spettro TD [s]	2.14
Fattore di comportamento (SLV)	
Classe duttilità	B
Tipo progettazione	Dissipativa
Tipo struttura	Cemento armato
Fattore di riduzione per regolarità in altezza Kr- Struttura regolare	1.000000
Fattore di riduzione per rottura pareti Kw	1.000
Regolare in pianta	SI
Coefficiente moltiplicativo Ce - struttura a pareti non accoppiate	3.000
Fattore di comportamento $q = Kw \cdot Kr \cdot Ce$	3.000
Fattore di comportamento (SLD)	
q	1.500

T SLV [s]	Sd SLV[a/g]	T SLD [s]	Sd SLD[a/g]
0.00000	0.43747	0.00000	0.19604
0.17884	0.36019	0.15543	0.30776
0.53652	0.36019	0.46629	0.30776
0.73976	0.26123	0.65276	0.21985
0.94299	0.20493	0.83924	0.17100
1.14622	0.16860	1.02571	0.13991
1.34946	0.14321	1.21218	0.11839
1.55269	0.12446	1.39866	0.10260
1.75592	0.11006	1.58513	0.09053
1.95916	0.09864	1.77160	0.08100
2.16239	0.08937	1.95808	0.07329
2.36562	0.08169	2.14455	0.06692
2.56885	0.07523	2.37648	0.05449
2.77209	0.06971	2.60841	0.04523
2.97532	0.06877	2.84034	0.03815
3.18026	0.06877	3.07228	0.03261
3.38519	0.06877	3.30421	0.02819
3.59013	0.06877	3.53614	0.02723
3.79506	0.06877	3.76807	0.02723
4.00000	0.06877	4.00000	0.02723



Caratteristiche del terreno

Strat o n°	Spessor e	γ	γ_{Sat}	ϕ	Addensato	OCR	Coesione	Cu	E	ν
	cm	kg/mc	kg/mc	°			kg/cm ^q	kg/cm ^q	kg/cm ^q	
Terreno1: Cost.Winkler=2.00 kg/cm ^q - Falda assente										
1	100	1800	1900	28	Si	--	0.00	0.00	2E02	0.32
2	800	2000	2100	30	Si	--	0.00	0.00	3E02	0.30

Materiali		
C20/25		
Peso specifico	kg/mc	2500
Modulo di Young E	kg/cm ^q	3E05
Modulo di Poisson ν		0.13
Coefficiente di dilatazione termica λ	1/°C	1e-05
C25/30		
Peso specifico	kg/mc	2500
Modulo di Young E	kg/cm ^q	3E05
Modulo di Poisson ν		0.13
Coefficiente di dilatazione termica λ	1/°C	1e-05

Nodi - Geometria e vincoli

Nodo	X	Y	Z	Tx	Ty	Tz	Rx	Ry	Rz	Impalcato
	Coordinate [mm]			Vincoli						
1	0	0	0	1	1	0	0	0	1	0
2	0	15000	0	1	1	0	0	0	1	0
3	2300	0	0	1	1	0	0	0	1	0
4	2300	15000	0	1	1	0	0	0	1	0
5	0	18000	0	1	1	0	0	0	1	0
6	2300	18000	0	1	1	0	0	0	1	0
101	0	0	3300	0	0	0	0	0	0	1
102	0	15000	3300	0	0	0	0	0	0	1
103	2300	0	3300	0	0	0	0	0	0	1
104	2300	15000	3300	0	0	0	0	0	0	1
105	0	18000	3300	0	0	0	0	0	0	1
106	2300	18000	3300	0	0	0	0	0	0	1
107	0	19000	3300	0	0	0	0	0	0	1
108	2300	19000	3300	0	0	0	0	0	0	1
201	0	15000	6300	0	0	0	0	0	0	1
202	2300	15000	6300	0	0	0	0	0	0	1
203	0	18000	6300	0	0	0	0	0	0	1
204	2300	18000	6300	0	0	0	0	0	0	1
205	0	19000	6300	0	0	0	0	0	0	1
206	2300	19000	6300	0	0	0	0	0	0	1

Pareti - geometria e vincoli

Parete	Nodi	Tipo	Materiale	Criterio	N.P.	N.P.X	N.P.Y	Spess.
								cm
1	1-3-4-2	Platea	C25/30	CLS_Platee	40			40
2	4-6-5-2	Platea	C25/30	CLS_Platee	26			40
3	1-2-102-101	Discreto	C20/25	CLS_Muri	120	20	6	30
4	3-4-104-103	Discreto	C20/25	CLS_Muri	120	20	6	30
5	101-103-104-102	Discreto	C20/25	CLS_Solettone	240			30
6	2-5-105-102	Discreto	C20/25	CLS_Muri	36	6	6	30
7	4-6-106-104	Discreto	C20/25	CLS_Muri	36	6	6	30
8	5-6-106-105	Discreto	C20/25	CLS_Muri	24	4	6	30
9	105-106-108-107	Discreto	C25/30	CLS_Solettone	8	4	2	30
10	104-102-201-202	Discreto	C20/25	CLS_Muri	48			30
11	102-105-203-201	Discreto	C20/25	CLS_Muri	24			30
12	105-107-205-203	Discreto	C20/25	CLS_Muri	8			30
13	104-106-204-202	Discreto	C20/25	CLS_Muri	24			30
14	106-108-206-204	Discreto	C20/25	CLS_Muri	8			30
15	203-204-206-205	Discreto	C25/30	CLS_Solettone	8	4	2	30

Muri - Carichi

Shell	Indice dello shell
Cond.	Condizione di carico
Tipo	Tipologia di spinta
γ	Peso specifico: terreno o acqua
Ht	Quota del piano di campagna
$\emptyset$	Angolo di attrito interno
c	Coesione
δ	Angolo di attrito terreno paramento shell
β	Angolo di inclinazione del piano di campagna
k0	Coefficiente di spinta a riposo (quando richiesto)
β_m	Coefficiente di riduzione dell'accelerazione massima attesa al sito (quando richiesto)
Ag	Accelerazione del sito a meno di 'g': quando richiesto, rappresenta il valore della accelerazione dello spettro per T=0, quindi comprensiva dei coefficienti di amplificazione topografica (S_T) e stratigrafica (S_S)

Q Valore del carico uniforme
 Vert.1 Valore del carico nel primo vertice⁽¹⁾
 Vert.2 Valore del carico nel secondo vertice⁽¹⁾
 Vert.3 Valore del carico nel terzo vertice⁽¹⁾
 Vert.4 Valore del carico nel quarto vertice⁽¹⁾
 Hw Altezza del pelo libero dell'acqua

⁽¹⁾: Per shell con numero di vertici maggiori 4, per carichi trapezoidali, il valore del carico nei vertici e' stampato a gruppi di 4 secondo l'ordine con cui i vertici sono stati definiti

Shel I	Cond.	Tipo	Ht	γ	$\emptyset$	c	δ	β	k0	β_m	Ag
			cm	kg/mc	°	kg/cmq	°	°			
3	Spinta terreno	Terreno - Riposo - Dir.Neg.	600	1800	--	--	--	--	0.50	--	--
4	Spinta terreno	Terreno - Riposo - Dir.Pos.	600	1800	--	--	--	--	0.50	--	--
6	Spinta terreno	Terreno - Riposo - Dir.Neg.	630	1800	--	--	--	--	0.50	--	--
7	Spinta terreno	Terreno - Riposo - Dir.Pos.	630	1800	--	--	--	--	0.50	--	--
11	Spinta terreno	Terreno - Riposo - Dir.Neg.	630	1800	--	--	--	--	0.50	--	--
12	Spinta terreno	Terreno - Riposo - Dir.Neg.	630	1800	--	--	--	--	0.50	--	--
13	Spinta terreno	Terreno - Riposo - Dir.Pos.	630	1800	--	--	--	--	0.50	--	--
14	Spinta terreno	Terreno - Riposo - Dir.Pos.	630	1800	--	--	--	--	0.50	--	--

She II	Cond.	Tipo	Q	Vert.1	Vert.2	Vert.3	Vert.4	Hw	γ
			kg/mq	kg/mq	kg/mq	kg/mq	kg/mq	cm	kg/mc
1	Peso Proprio	Peso Proprio kg	34500						
1	Idrostatico	Idrostatico - Positivo						150	1000
2	Peso Proprio	Peso Proprio kg	6900						
2	Idrostatico	Idrostatico - Positivo						150	1000
3	Peso Proprio	Peso Proprio kg	37125						
4	Peso Proprio	Peso Proprio kg	37125						
5	Peso Proprio	Peso Proprio kg	25875						
5	Schema di Carico 1	Uniforme_GLOBZ	1000						
5	Q permanente no strutturale	Uniforme_GLOBZ	3000						
6	Peso Proprio	Peso Proprio kg	7425						
7	Peso Proprio	Peso Proprio kg	7425						
8	Peso Proprio	Peso Proprio kg	5692						
9	Peso Proprio	Peso Proprio kg	1725						
10	Peso Proprio	Peso Proprio kg	5175						
11	Peso Proprio	Peso Proprio kg	6750						
12	Peso Proprio	Peso Proprio kg	2250						
13	Peso Proprio	Peso Proprio kg	6750						
14	Peso Proprio	Peso Proprio kg	2250						
15	Peso Proprio	Peso Proprio kg	1725						

Tabulati di verifica

L'esito di ogni elaborazione viene sintetizzato nei disegni e schemi grafici allegati, che evidenziano i valori numerici nei punti e/o nelle sezioni significative, ai fini della valutazione del comportamento complessivo della struttura, e quelli necessari ai fini delle verifiche di misura della sicurezza.

Di seguito si riportano le tabelle relative a:

- Baricentri rigidezze e masse
- Forze sismiche e masse
- Taglianti di piano
- Fattori di partecipazione e masse modali
- Massime sollecitazioni muri Discretizzati

Centri di rigidezza e Centri di massa

Centri rigidezze

Piano	Kx	Ky	Kxy	K ϕ	X	Y	$r^2/l_s^2 \geq 1$
	kg/cm	kg/cm	kg/cm	kg*cm/rad	cm	cm	
1	3.234766E04	1.930336E06	2.898026E00	8.458994E11	115	1500	1.436

Ellissi delle rigidezze

Piano	K ξ	K η	alfa	r ξ	r η
	kg/cm	kg/cm	°	cm	cm
1	3.234766E04	1.930336E06	0	662	5114

Nessun Calcolo attivo. (Stampa delle masse disabilitata)

Risultati Analisi Dinamica - Baricentri masse e masse

Scenario di calcolo: **Set_NT_ 2018 A2_SLV_SLD_STR_GEO**

Piano	Rigido	Massa	X	Y	Z
		kg	cm	cm	cm
0	No	0	0	0	0
1	Si	195497	115	823	337

Piano	Rigido	Massa	X	Y	Z
		kg	cm	cm	cm
0	No	0	0	0	0
1	Si	195497	126	918	337

Piano	Rigido	Massa	X	Y	Z
		kg	cm	cm	cm
0	No	0	0	0	0
1	Si	195497	115	1013	337

Piano	Rigido	Massa	X	Y	Z
		kg	cm	cm	cm
0	No	0	0	0	0
1	Si	195497	103	918	337

Taglianti di piano

Scenario di calcolo: **Set_NT_ 2018 A2_SLV_SLD_STR_GEO**

I taglianti sono dati per combinazioni di calcolo C-S-Pm con C=Combinazione(1,2,...) S=Sisma(I,II) Pm=posizione masse(1,2,...). Le azioni, complessive, sono riferite al sistema di riferimento globale.

$\Theta = F_z \cdot dr / (F_h \cdot H)$ con:

Fz Forza verticale

dr Spostamento medio del piano rispetto al piano inferiore

Fh Tagliante

H Altezza del piano

dx spostamento medio di piano in direzione X

dy spostamento medio di piano in direzione Y

dr $((dxs-dxi)^2+(dys-dyi)^2)^{0.5}$ s=impalcato superiore i=impalcato inferiore

Nel caso di combinazioni sismiche l'aliquota dovuta al sisma di dx e dy è valutata secondo le indicazioni in 7.3.3, moltiplicando lo spostamento per μ_d

Combinazione: 3-I-1 (SISMAX1_SLV)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	64704	-0	271493	0.00	0.00	--
1	-57776	0	-176700	52.96	0.14	0.046281

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	64704	-0	64704	-0
1	0	0	0	0	-57776	0	-57776	0

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	--	--	--
1	--	--	--

Combinazione: 3-I-2 (SISMAX1_SLV)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	64182	-245	269369	0.00	0.00	--
1	-57539	-400	-175238	53.74	0.16	0.046759

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	64182	-245	64182	-245
1	0	0	0	0	-57539	-400	-57539	-400

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Combinazione: 3-I-3 (SISMAX1_SLV)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	63223	0	271493	0.00	0.00	--
1	-57539	0	-176700	54.07	0.14	0.047442

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	63223	0	63223	0
1	0	0	0	0	-57539	0	-57539	0

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	--	--	--
1	--	--	--

Combinazione: 3-I-4 (SISMAX1_SLV)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	64183	245	273616	0.00	0.00	--
1	-57539	400	-178162	53.74	0.13	0.047539

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	64183	245	64183	245
1	0	0	0	0	-57539	400	-57539	400

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Combinazione: 4-I-1 (SISMAY1_SLV)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	0	-48510	267053	0.00	0.00	--
1	0	48237	-181966	-0.00	-5.98	0.006449

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	0	-48510	0	-48510
1	0	0	0	0	0	48237	0	48237

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	--	--	--
1	--	--	--

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Combinazione: 4-I-2 (SISMAY1_SLV)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	-569	38443	266240	0.00	0.00	--
1	388	-37002	-176575	-0.01	1.09	0.001485

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
-------	-------------	-------------	-------	-------	---------	---------	-------	-------

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	-569	38443	-569	38443
1	0	0	0	0	388	-37002	388	-37002

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Combinazione: 4-I-3 (SISMAY1_SLV)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	0	32272	252898	0.00	0.00	--
1	0	-24958	-162127	-0.00	1.03	0.001913

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	0	32272	0	32272
1	0	0	0	0	0	-24958	0	-24958

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	--	--	--
1	--	--	--

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Combinazione: 4-I-4 (SISMAY1_SLV)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	569	38443	266240	0.00	0.00	--
1	-388	-37002	-176575	0.01	1.09	0.001485

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	569	38443	569	38443
1	0	0	0	0	-388	-37002	-388	-37002

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Combinazione: 8-I-1 (SISMAX_SLD)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
0	50271	-0	271493	0.00	0.00	--
1	-44638	0	-176700	41.25	0.14	0.046652

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	50271	-0	50271	-0
1	0	0	0	0	-44638	0	-44638	0

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	--	--	--
1	--	--	--

Combinazione: 8-I-2 (SISMAX_SLD)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	49095	-156	269852	0.00	0.00	--
1	-43721	-203	-175560	41.21	0.15	0.047277

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	49095	-156	49095	-156
1	0	0	0	0	-43721	-203	-43721	-203

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Combinazione: 8-I-3 (SISMAX_SLD)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	47965	0	271493	0.00	0.00	--
1	-43224	0	-176700	41.14	0.14	0.048049

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	47965	0	47965	0
1	0	0	0	0	-43224	0	-43224	0

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	--	--	--
1	--	--	--

Combinazione: 8-I-4 (SISMAX_SLD)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	49096	156	273133	0.00	0.00	--
1	-43721	203	-177840	41.21	0.13	0.047891

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	49096	156	49096	156
1	0	0	0	0	-43721	203	-43721	203

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Combinazione: 9-I-1 (SISMAY_SLD)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	0	-26546	268019	0.00	0.00	--
1	0	24968	-179438	-0.00	-3.55	0.007286

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	0	-26546	0	-26546
1	0	0	0	0	0	24968	0	24968

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	--	--	--
1	--	--	--

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Combinazione: 9-I-2 (SISMAY_SLD)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	-344	22132	268577	0.00	0.00	--
1	228	-21126	-176057	-0.00	0.84	0.001997

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	-344	22132	-344	22132
1	0	0	0	0	228	-21126	228	-21126

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Combinazione: 9-I-3 (SISMAY_SLD)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	0	18952	259617	0.00	0.00	--
1	0	-15616	-167224	-0.00	0.80	0.002461

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	0	18952	0	18952
1	0	0	0	0	0	-15616	0	-15616

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	--	--	--
1	--	--	--

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Combinazione: 9-I-4 (SISMAY_SLD)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	344	22132	268577	0.00	0.00	--
1	-228	-21126	-176057	0.00	0.84	0.001997

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	344	22132	344	22132
1	0	0	0	0	-228	-21126	-228	-21126

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Periodi di vibrazione e Masse modaliScenario di calcolo: **Set_NT_2018 A2_SLV_SLD_STR_GEO****Posizione masse 1**

Numero di Frequenze calcolate =30, filtrate=21

N	T	Coeff. Partecipazione		Masse Modali		Percentuali	
	s			kgm*g			
		Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°
1(1)	0.5241	135.001	-0.000	178730	0	91.42	0.00
2(2)	0.1213	0.000	-70.866	0	49249	0.00	25.19
3(3)	0.0965	-0.000	26.874	0	7083	0.00	3.62
4(4)	0.0708	-16.525	-0.000	2678	0	1.37	0.00

N	T	Coeff. Partecipazione		Masse Modali		Percentuali	
5(5)	0.0530	17.700	0.000	3072	0	1.57	0.00
6(7)	0.0298	0.000	5.445	0	291	0.00	0.15
7(8)	0.0254	23.707	0.000	5512	0	2.82	0.00
8(9)	0.0212	9.201	-0.000	830	0	0.42	0.00
9(10)	0.0206	-0.000	43.734	0	18757	0.00	9.59
10(12)	0.0175	0.000	-26.552	0	6914	0.00	3.54
11(13)	0.0165	-6.678	-0.007	437	0	0.22	0.00
12(14)	0.0165	-0.001	65.969	0	42677	0.00	21.83
13(17)	0.0142	-0.000	-6.810	0	455	0.00	0.23
14(18)	0.0133	0.000	15.703	0	2418	0.00	1.24
15(21)	0.0127	4.654	-0.000	212	0	0.11	0.00
16(22)	0.0119	-13.382	0.000	1756	0	0.90	0.00
17(24)	0.0109	0.000	-74.758	0	54807	0.00	28.03
18(25)	0.0107	0.000	12.208	0	1462	0.00	0.75
19(27)	0.0099	0.000	6.743	0	446	0.00	0.23
20(29)	0.0096	0.000	6.697	0	440	0.00	0.22
21(30)	0.0094	0.000	12.764	0	1598	0.00	0.82
Somma delle Masse Modali [kgm*g]				193228	186596		
Masse strutturali libere [kgm*g]				195497	195497		
Percentuale				98.84	95.45	98.84	95.45

Masse e coefficienti di partecipazione rotazionali:

N	T(s)	Coeff. Partecipazione		Masse Modali kgm*g		Percentuali	
1(1)	0.5241	237.785		554484		8.41	
2(2)	0.1213	0.001		0		0.00	
3(3)	0.0965	-0.001		0		0.00	
4(4)	0.0708	-742.824		5411182		82.12	
5(5)	0.0530	237.812		554610		8.42	
6(7)	0.0298	0.000		0		0.00	
7(8)	0.0254	55.337		30030		0.46	
8(9)	0.0212	-81.416		65004		0.99	
9(10)	0.0206	-0.000		0		0.00	
10(12)	0.0175	-0.000		0		0.00	
11(13)	0.0165	30.335		9024		0.14	
12(14)	0.0165	0.003		0		0.00	
13(17)	0.0142	0.000		0		0.00	
14(18)	0.0133	0.000		0		0.00	
15(21)	0.0127	-36.090		12773		0.19	
16(22)	0.0119	184.823		334989		5.08	
17(24)	0.0109	0.000		0		0.00	
18(25)	0.0107	-0.000		0		0.00	
19(27)	0.0099	0.000		0		0.00	
20(29)	0.0096	0.000		0		0.00	
21(30)	0.0094	0.000		0		0.00	

Posizione masse 2

Numero di Frequenze calcolate =30, filtrate=26

N	T	Coeff. Partecipazione		Masse Modali kgm*g		Percentuali	
	s	Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°
1(1)	0.5332	134.413	0.043	177176	0	90.63	0.00
2(2)	0.1211	1.146	-75.255	13	55538	0.01	28.41
3(3)	0.0986	-4.892	-5.514	235	298	0.12	0.15
4(4)	0.0718	-21.621	-2.141	4584	45	2.34	0.02
5(5)	0.0566	13.713	0.813	1844	6	0.94	0.00
6(7)	0.0313	0.539	-12.146	3	1447	0.00	0.74
7(8)	0.0261	-11.332	-1.886	1259	35	0.64	0.02
8(9)	0.0231	21.716	0.558	4625	3	2.37	0.00

N	T	Coeff. Partecipazione		Masse Modali		Percentuali	
9(10)	0.0208	4.599	-39.260	207	15116	0.11	7.73
10(11)	0.0200	5.259	15.283	271	2290	0.14	1.17
11(12)	0.0175	3.788	-14.111	141	1953	0.07	1.00
12(13)	0.0170	3.197	14.177	100	1971	0.05	1.01
13(14)	0.0169	1.721	10.828	29	1150	0.01	0.59
14(15)	0.0154	-0.205	40.937	0	16434	0.00	8.41
15(16)	0.0151	1.530	56.159	23	30929	0.01	15.82
16(17)	0.0143	-13.164	5.518	1699	299	0.87	0.15
17(18)	0.0139	-1.161	-23.917	13	5610	0.01	2.87
18(19)	0.0131	6.175	4.041	374	160	0.19	0.08
19(20)	0.0129	2.824	12.840	78	1617	0.04	0.83
20(22)	0.0124	5.158	9.679	261	919	0.13	0.47
21(24)	0.0113	-4.326	9.144	184	820	0.09	0.42
22(25)	0.0112	3.071	29.940	92	8791	0.05	4.50
23(26)	0.0110	2.502	-40.477	61	16067	0.03	8.22
24(27)	0.0108	1.444	-49.991	20	24508	0.01	12.54
25(28)	0.0105	0.436	-4.985	2	244	0.00	0.12
26(29)	0.0097	-0.911	8.998	8	794	0.00	0.41
Somma delle Masse Modali [kgm*g]				193304	187042		
Masse strutturali libere [kgm*g]				195497	195497		
Percentuale				98.88	95.67	98.88	95.67

Masse e coefficienti di partecipazione rotazionali:

N	T(s)	Coeff. Partecipazione		Masse Modali		Percentuali	
				kgm*g			
1(1)	0.5332	103.338		104723		1.71	
2(2)	0.1211	-5.460		292		0.00	
3(3)	0.0986	-17.736		3085		0.05	
4(4)	0.0718	-754.535		5583146		91.32	
5(5)	0.0566	-61.336		36893		0.60	
6(7)	0.0313	-9.054		804		0.01	
7(8)	0.0261	-110.503		119748		1.96	
8(9)	0.0231	2.052		41		0.00	
9(10)	0.0208	-37.028		13445		0.22	
10(11)	0.0200	-71.240		49771		0.81	
11(12)	0.0175	-23.663		5491		0.09	
12(13)	0.0170	-76.225		56980		0.93	
13(14)	0.0169	47.885		22486		0.37	
14(15)	0.0154	6.006		354		0.01	
15(16)	0.0151	-3.379		112		0.00	
16(17)	0.0143	116.407		132887		2.17	
17(18)	0.0139	1.038		11		0.00	
18(19)	0.0131	-6.639		432		0.01	
19(20)	0.0129	-19.773		3834		0.06	
20(22)	0.0124	-72.456		51483		0.84	
21(24)	0.0113	44.935		19801		0.32	
22(25)	0.0112	-48.660		23220		0.38	
23(26)	0.0110	20.078		3953		0.06	
24(27)	0.0108	-39.157		15036		0.25	
25(28)	0.0105	6.494		414		0.01	
26(29)	0.0097	-50.904		25411		0.42	

Posizione masse 3

Numero di Frequenze calcolate =30, filtrate=20

N	T	Coeff. Partecipazione		Masse Modali		Percentuali	
	s			kgm*g			
		Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°
1(1)	0.5425	133.889	0.000	175796	0	89.92	0.00
2(2)	0.1256	-0.000	70.127	0	48228	0.00	24.67

N	T	Coeff. Partecipazione		Masse Modali		Percentuali	
3(3)	0.0950	0.000	31.886	0	9970	0.00	5.10
4(4)	0.0733	25.992	0.000	6625	0	3.39	0.00
5(5)	0.0569	-7.905	-0.000	613	0	0.31	0.00
6(6)	0.0335	-4.776	0.000	224	0	0.11	0.00
7(7)	0.0321	0.000	17.014	0	2839	0.00	1.45
8(9)	0.0235	21.839	0.000	4677	0	2.39	0.00
9(10)	0.0204	-0.000	38.560	0	14581	0.00	7.46
10(11)	0.0198	-11.289	0.000	1250	0	0.64	0.00
11(14)	0.0169	0.000	-18.710	0	3433	0.00	1.76
12(15)	0.0160	-17.939	-0.000	3156	0	1.61	0.00
13(16)	0.0151	-0.000	26.559	0	6917	0.00	3.54
14(17)	0.0140	-0.000	53.857	0	28445	0.00	14.55
15(18)	0.0138	7.443	0.000	543	0	0.28	0.00
16(19)	0.0133	0.000	-65.866	0	42545	0.00	21.76
17(20)	0.0129	0.000	4.801	0	226	0.00	0.12
18(23)	0.0123	-0.000	-9.973	0	975	0.00	0.50
19(27)	0.0107	-0.000	52.280	0	26803	0.00	13.71
20(30)	0.0097	-8.484	-0.000	706	0	0.36	0.00
Somma delle Masse Modali [kgm*g]				193590	184963		
Masse strutturali libere [kgm*g]				195497	195497		
Percentuale				99.02	94.61	99.02	94.61

Masse e coefficienti di partecipazione rotazionali:

N	T(s)	Coeff. Partecipazione		Masse Modali		Percentuali	
				kgm*g			
1(1)	0.5425	-26.207		6735		0.12	
2(2)	0.1256	-0.001		0		0.00	
3(3)	0.0950	0.001		0		0.00	
4(4)	0.0733	645.960		4091962		72.58	
5(5)	0.0569	333.312		1089486		19.32	
6(6)	0.0335	8.441		699		0.01	
7(7)	0.0321	0.000		0		0.00	
8(9)	0.0235	77.998		59661		1.06	
9(10)	0.0204	-0.000		0		0.00	
10(11)	0.0198	81.367		64926		1.15	
11(14)	0.0169	-0.000		0		0.00	
12(15)	0.0160	129.695		164955		2.93	
13(16)	0.0151	0.000		0		0.00	
14(17)	0.0140	-0.000		0		0.00	
15(18)	0.0138	17.824		3115		0.06	
16(19)	0.0133	0.000		0		0.00	
17(20)	0.0129	0.000		0		0.00	
18(23)	0.0123	-0.000		0		0.00	
19(27)	0.0107	0.001		0		0.00	
20(30)	0.0097	35.673		12480		0.22	

Posizione masse 4

Numero di Frequenze calcolate =30, filtrate=26

N	T	Coeff. Partecipazione		Masse Modali		Percentuali	
	s			kgm*g			
		Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°
1(1)	0.5332	134.413	-0.043	177176	0	90.63	0.00
2(2)	0.1211	-1.146	-75.255	13	55538	0.01	28.41
3(3)	0.0986	4.892	-5.514	235	298	0.12	0.15
4(4)	0.0718	-21.621	2.141	4584	45	2.34	0.02
5(5)	0.0566	13.713	-0.813	1844	6	0.94	0.00
6(7)	0.0313	-0.539	-12.146	3	1447	0.00	0.74
7(8)	0.0261	11.332	-1.886	1259	35	0.64	0.02
8(9)	0.0231	21.716	-0.558	4625	3	2.37	0.00

N	T	Coeff. Partecipazione		Masse Modali		Percentuali	
9(10)	0.0208	4.599	39.260	207	15116	0.11	7.73
10(11)	0.0200	5.259	-15.283	271	2290	0.14	1.17
11(12)	0.0175	-3.788	-14.110	141	1953	0.07	1.00
12(13)	0.0170	-3.197	14.177	100	1971	0.05	1.01
13(14)	0.0169	-1.721	10.827	29	1150	0.01	0.59
14(15)	0.0154	0.205	40.937	0	16434	0.00	8.41
15(16)	0.0151	-1.530	56.159	23	30929	0.01	15.82
16(17)	0.0143	-13.164	-5.518	1699	299	0.87	0.15
17(18)	0.0139	1.161	-23.917	13	5610	0.01	2.87
18(19)	0.0131	6.175	-4.041	374	160	0.19	0.08
19(20)	0.0129	-2.824	12.840	78	1617	0.04	0.83
20(22)	0.0124	-5.158	9.679	261	919	0.13	0.47
21(24)	0.0113	4.326	9.144	184	820	0.09	0.42
22(25)	0.0112	-3.071	29.941	92	8791	0.05	4.50
23(26)	0.0110	2.502	40.476	61	16066	0.03	8.22
24(27)	0.0108	-1.444	-49.991	20	24508	0.01	12.54
25(28)	0.0105	0.436	4.985	2	244	0.00	0.12
26(29)	0.0097	0.911	8.998	8	794	0.00	0.41
Somma delle Masse Modali [kgm*g]				193304	187042		
Masse strutturali libere [kgm*g]				195497	195497		
Percentuale				98.88	95.67	98.88	95.67

Masse e coefficienti di partecipazione rotazionali:

N	T(s)	Coeff. Partecipazione	Masse Modali kgm*g	Percentuali
1(1)	0.5332	103.338	104723	1.71
2(2)	0.1211	5.462	293	0.00
3(3)	0.0986	17.734	3084	0.05
4(4)	0.0718	-754.535	5583146	91.32
5(5)	0.0566	-61.336	36894	0.60
6(7)	0.0313	9.054	804	0.01
7(8)	0.0261	110.503	119748	1.96
8(9)	0.0231	2.052	41	0.00
9(10)	0.0208	-37.028	13446	0.22
10(11)	0.0200	-71.240	49770	0.81
11(12)	0.0175	23.664	5491	0.09
12(13)	0.0170	76.224	56977	0.93
13(14)	0.0169	-47.887	22488	0.37
14(15)	0.0154	-6.006	354	0.01
15(16)	0.0151	3.379	112	0.00
16(17)	0.0143	116.407	132887	2.17
17(18)	0.0139	-1.039	11	0.00
18(19)	0.0131	-6.640	432	0.01
19(20)	0.0129	19.773	3834	0.06
20(22)	0.0124	72.456	51483	0.84
21(24)	0.0113	-44.936	19802	0.32
22(25)	0.0112	48.658	23218	0.38
23(26)	0.0110	20.078	3953	0.06
24(27)	0.0108	39.157	15036	0.25
25(28)	0.0105	6.494	414	0.01
26(29)	0.0097	50.904	25411	0.42

Risultati Analisi Dinamica - Sollecitazioni Massime - Muri discretizzati

Scenario di calcolo: **Set_NT_2018 A2_SLV_SLD_STR_GEO**

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
------	-------	-----	-----	-----	-----	-----	-----

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
		kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg*m/m	kg*m/m	kg*m/m
1	1	-3.82(3-I-1)	-0.35(3-I-1)	1.28(3-I-1)	-1931(3-I-1)	-173(3-I-1)	-67(3-II-1)
1	2	-2.74(1)	-0.39(3-I-1)	-0.48(3-II-1)	-2631(3-I-1)	-394(3-I-1)	-67(3-II-1)
1	3	-2.72(1)	-0.36(3-I-1)	-0.22(3-II-1)	-2824(3-I-1)	-376(3-I-1)	-53(3-II-1)
1	4	-2.73(1)	-0.31(4-II-1)	-0.14(3-II-1)	-2871(3-I-1)	-367(3-I-1)	-46(3-II-1)
1	5	-2.73(1)	-0.32(4-II-1)	-0.11(3-II-1)	-2876(3-I-1)	-361(3-I-1)	-43(3-II-1)
1	6	-2.72(1)	-0.33(4-II-1)	-0.10(3-II-3)	-2865(3-I-1)	-357(3-I-1)	-41(3-II-1)
1	7	-2.72(1)	-0.32(4-II-1)	0.13(3-I-3)	-2848(3-I-1)	-354(3-I-1)	-42(3-II-1)
1	8	-2.71(1)	-0.32(4-I-1)	0.16(3-I-3)	-2826(3-I-1)	-351(3-I-1)	-53(3-II-3)
1	9	-2.71(1)	-0.31(4-I-1)	0.20(3-I-3)	-2800(3-I-1)	-348(3-I-1)	-68(3-II-3)
1	10	-2.70(1)	-0.30(1)	0.25(3-I-3)	-2770(3-I-1)	-345(3-I-1)	-85(3-II-3)
1	11	-2.69(1)	-0.29(1)	0.30(3-I-3)	-2736(3-I-1)	-341(3-I-1)	-105(3-II-3)
1	12	-2.68(1)	-0.29(4-II-3)	0.35(3-I-3)	-2696(3-I-1)	-337(3-I-4)	-126(3-II-3)
1	13	-2.68(1)	-0.29(4-II-3)	0.41(3-I-3)	-2650(3-I-1)	-334(3-I-4)	-150(3-II-3)
1	14	-2.67(1)	-0.29(4-II-3)	0.48(3-I-3)	-2599(3-I-4)	-329(3-I-4)	-176(3-II-3)
1	15	-2.65(1)	-0.29(4-II-3)	0.54(3-I-3)	-2541(3-I-4)	-323(3-I-4)	-205(3-II-3)
1	16	-2.64(1)	-0.30(4-II-3)	0.60(3-I-3)	-2468(3-I-4)	-314(3-I-3)	-234(3-II-3)
1	17	-2.63(1)	-0.31(4-II-3)	0.65(3-I-3)	-2370(3-I-4)	-302(3-I-3)	-260(3-II-3)
1	18	-2.65(1)	-0.31(4-II-3)	0.65(3-I-3)	-2230(3-I-4)	-290(3-I-4)	290(3-I-3)
1	19	-2.71(1)	-0.30(4-II-3)	0.53(3-I-3)	-1985(3-I-4)	-280(3-I-4)	310(3-I-3)
1	20	-3.09(3-I-4)	-0.28(4-II-3)	0.27(3-II-1)	-1430(3-I-4)	-87(4-II-3)	311(3-I-3)
1	21	-3.82(3-II-1)	-0.35(3-II-1)	-1.28(3-II-1)	-1931(3-II-1)	-173(3-II-1)	67(3-I-1)
1	22	-2.74(1)	-0.39(3-II-1)	0.48(3-I-1)	-2631(3-II-1)	-394(3-II-1)	67(3-I-1)
1	23	-2.72(1)	-0.36(3-II-1)	0.22(3-I-1)	-2824(3-II-1)	-376(3-II-1)	53(3-I-1)
1	24	-2.73(1)	-0.31(4-II-1)	0.14(3-I-1)	-2871(3-II-1)	-367(3-II-1)	46(3-I-1)
1	25	-2.73(1)	-0.32(4-II-1)	0.11(3-I-1)	-2876(3-II-1)	-361(3-II-1)	43(3-I-1)
1	26	-2.72(1)	-0.33(4-II-1)	0.10(3-I-3)	-2865(3-II-1)	-357(3-II-1)	41(3-I-1)
1	27	-2.72(1)	-0.32(4-II-1)	-0.13(3-II-3)	-2848(3-II-1)	-354(3-II-1)	42(3-I-1)
1	28	-2.71(1)	-0.32(4-I-1)	-0.16(3-II-3)	-2826(3-II-1)	-351(3-II-1)	53(3-I-3)
1	29	-2.71(1)	-0.31(4-I-1)	-0.20(3-II-3)	-2800(3-II-1)	-348(3-II-1)	68(3-I-3)
1	30	-2.70(1)	-0.30(1)	-0.25(3-II-3)	-2770(3-II-1)	-345(3-II-1)	86(3-I-3)
1	31	-2.69(1)	-0.29(1)	-0.30(3-II-3)	-2736(3-II-1)	-341(3-II-1)	105(3-I-3)
1	32	-2.68(1)	-0.29(4-II-3)	-0.35(3-II-3)	-2696(3-II-1)	-337(3-II-2)	126(3-I-3)
1	33	-2.68(1)	-0.29(4-II-3)	-0.41(3-II-3)	-2650(3-II-1)	-334(3-II-2)	150(3-I-3)
1	34	-2.67(1)	-0.29(4-II-3)	-0.48(3-II-3)	-2599(3-II-2)	-329(3-II-2)	176(3-I-3)
1	35	-2.65(1)	-0.29(4-II-3)	-0.54(3-II-3)	-2541(3-II-2)	-323(3-II-2)	205(3-I-3)
1	36	-2.64(1)	-0.30(4-II-3)	-0.60(3-II-3)	-2468(3-II-2)	-314(3-II-3)	234(3-I-3)
1	37	-2.63(1)	-0.31(4-II-3)	-0.65(3-II-3)	-2370(3-II-2)	-302(3-II-3)	260(3-I-3)
1	38	-2.65(1)	-0.31(4-II-3)	-0.65(3-II-3)	-2230(3-II-2)	-290(3-II-2)	-290(3-II-3)
1	39	-2.71(1)	-0.30(4-II-3)	-0.53(3-II-3)	-1985(3-II-2)	-280(3-II-2)	-310(3-II-3)
1	40	-3.09(3-II-2)	-0.28(4-II-3)	-0.27(3-I-1)	-1430(3-II-2)	-87(4-II-3)	-311(3-II-3)
2	1	0.45(3-II-1)	-2.28(1)	0.76(3-II-3)	-220(3-I-4)	-2226(2)	243(3-II-3)
2	2	0.29(3-II-1)	-2.97(1)	-0.75(3-I-3)	-365(3-I-3)	-2461(3-I-2)	498(3-II-3)
2	3	0.39(4-I-3)	-2.94(1)	-1.19(3-I-3)	-237(3-I-3)	-1668(3-I-4)	668(3-II-3)
2	4	0.27(4-I-3)	-3.15(3-I-4)	1.48(3-II-3)	-187(1)	-1060(3-I-4)	314(3-II-3)
2	5	0.27(4-I-3)	-3.17(3-II-2)	-1.47(3-I-3)	-189(1)	-1069(3-II-2)	-317(3-I-3)
2	6	0.38(4-I-3)	-2.95(1)	1.18(3-II-3)	-232(3-II-3)	-1686(3-II-2)	-661(3-I-3)
2	7	0.29(3-I-1)	-2.96(1)	0.74(3-II-3)	-364(3-II-3)	-2476(3-II-4)	-480(3-I-3)
2	8	0.45(3-I-1)	-2.25(1)	-0.76(3-I-3)	-213(3-II-2)	-2212(2)	-233(3-I-3)
2	9	0.45(3-I-1)	-1.33(1)	-0.77(3-I-3)	204(3-I-1)	-1396(2)	174(4-I-3)
2	10	0.09(3-I-1)	-0.72(3-II-3)	-0.49(3-I-3)	-314(3-I-3)	-530(3-II-3)	339(3-II-3)
2	11	0.54(4-I-3)	-0.62(4-II-3)	0.65(3-II-3)	236(4-II-3)	409(3-I-2)	749(3-II-3)
2	12	0.54(4-I-3)	-0.62(4-II-3)	-0.65(3-I-3)	236(4-II-3)	410(3-II-4)	-749(3-I-3)
2	13	0.08(3-II-1)	-0.72(3-I-3)	0.49(3-II-3)	-315(3-II-3)	-531(3-I-3)	-338(3-I-3)
2	14	0.46(3-II-1)	-1.34(1)	0.77(3-II-3)	206(3-II-1)	-1402(2)	-167(4-I-3)
2	15	0.57(3-II-1)	-2.63(1)	-0.83(3-I-3)	502(3-II-4)	1095(3-II-4)	431(3-II-3)
2	16	0.56(2)	-2.74(1)	-1.01(3-I-3)	270(4-I-3)	1039(3-II-4)	420(3-II-3)
2	17	0.65(2)	-2.51(1)	-0.80(3-I-3)	606(4-I-3)	1021(4-I-3)	414(3-II-3)
2	18	0.65(2)	-2.50(1)	-0.80(3-I-3)	606(4-I-3)	1013(4-I-3)	-416(3-I-3)
2	19	0.56(2)	-2.75(1)	1.00(3-II-3)	268(4-I-3)	1054(3-I-2)	-433(3-I-3)
2	20	0.57(3-I-1)	-2.60(1)	0.81(3-II-3)	510(3-I-2)	1093(3-I-2)	-437(3-I-3)
2	21	0.53(3-I-1)	-2.20(1)	-0.81(3-I-3)	574(3-I-2)	964(3-I-2)	408(3-II-3)
2	22	0.48(3-I-2)	-1.61(1)	-0.70(3-I-3)	645(2)	875(3-I-2)	681(3-II-3)
2	23	0.64(2)	-2.06(1)	-0.72(3-I-3)	807(2)	967(3-I-2)	559(3-II-3)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
2	24	0.64(2)	-2.08(1)	0.71(3-II-3)	808(2)	967(3-II-4)	-556(3-I-3)
2	25	0.48(3-II-4)	-1.62(1)	0.70(3-II-3)	644(2)	870(3-II-4)	-670(3-I-3)
2	26	0.52(3-II-1)	-2.23(1)	0.81(3-II-3)	569(3-II-4)	961(3-II-4)	-399(3-I-3)
3	1	-0.08(4-II-4)	-3.67(2)	-0.21(3-I-1)	-577(3-I-1)	-5402(3-I-1)	177(3-II-1)
3	2	-0.03(3-I-1)	-3.32(2)	0.19(3-II-1)	108(3-II-1)	2663(3-II-1)	126(3-I-1)
3	3	0.02(3-II-1)	-3.15(2)	0.16(3-II-1)	102(3-II-1)	2750(3-II-1)	141(3-I-1)
3	4	0.03(4-I-1)	-3.00(2)	0.13(4-II-1)	87(1)	2487(1)	-151(3-II-1)
3	5	0.05(4-I-1)	-2.85(2)	0.12(4-II-1)	77(3-I-1)	2259(3-I-1)	-164(3-II-1)
3	6	0.22(4-I-1)	-3.09(3-II-1)	-0.18(4-I-1)	-297(3-II-1)	-3829(3-II-1)	-136(4-II-1)
3	7	-0.31(2)	-3.79(3-II-3)	-0.33(3-I-1)	-662(3-I-1)	-5217(3-I-1)	69(3-II-3)
3	8	-0.15(3-I-1)	-3.54(2)	0.28(3-II-1)	276(3-II-1)	2586(3-II-1)	47(3-II-3)
3	9	-0.10(3-I-1)	-3.33(2)	0.30(3-II-1)	279(3-II-1)	2695(3-II-1)	54(3-I-1)
3	10	0.10(3-II-2)	-3.13(2)	0.30(4-II-1)	249(1)	2452(1)	-59(3-II-1)
3	11	0.21(4-II-1)	-3.00(3-II-1)	0.30(4-II-1)	246(3-I-1)	2222(3-I-1)	-57(3-II-1)
3	12	0.36(4-I-1)	-2.82(3-II-1)	0.33(4-II-1)	-491(3-II-1)	-3783(3-II-1)	-97(4-II-1)
3	13	-0.37(2)	-3.71(2)	-0.34(4-II-3)	-628(3-I-1)	-5091(3-I-1)	-40(3-I-3)
3	14	-0.21(2)	-3.55(2)	0.33(4-I-3)	293(3-II-1)	2534(3-II-1)	-35(3-I-3)
3	15	-0.15(3-I-1)	-3.36(2)	0.37(4-II-1)	309(3-II-1)	2670(3-II-1)	49(3-I-1)
3	16	-0.18(4-I-1)	-3.16(2)	0.40(4-II-1)	292(1)	2449(1)	54(3-I-1)
3	17	0.33(4-II-1)	-2.99(3-II-1)	0.40(4-II-1)	281(3-I-1)	2210(3-I-1)	-49(3-II-1)
3	18	0.52(4-II-1)	-2.81(3-II-1)	0.39(4-II-1)	-481(3-II-1)	-3754(3-II-1)	-81(4-II-1)
3	19	-0.40(2)	-3.68(2)	0.43(4-I-3)	-626(3-I-1)	-5052(3-I-1)	-29(3-I-3)
3	20	-0.27(2)	-3.52(2)	0.44(4-I-3)	301(3-II-1)	2498(3-II-1)	-38(3-I-3)
3	21	-0.24(4-I-1)	-3.35(2)	0.45(4-I-3)	318(3-II-1)	2654(3-II-1)	-49(3-II-1)
3	22	-0.28(4-I-1)	-3.16(2)	0.47(4-II-1)	307(1)	2452(1)	54(3-I-1)
3	23	0.43(4-II-1)	-2.97(3-II-1)	0.46(4-II-1)	287(3-I-1)	2200(3-I-1)	48(3-I-1)
3	24	0.66(4-II-1)	-2.81(3-II-1)	0.43(3-I-3)	-475(3-II-1)	-3724(3-II-1)	83(4-I-1)
3	25	-0.41(2)	-3.66(2)	0.52(4-I-3)	-625(3-I-1)	-5024(3-I-1)	-24(3-I-3)
3	26	-0.30(2)	-3.50(2)	0.53(4-I-3)	303(3-II-1)	2471(3-II-1)	-36(3-I-3)
3	27	-0.30(4-I-1)	-3.33(2)	0.53(4-I-3)	322(3-II-1)	2641(3-II-1)	-50(3-II-1)
3	28	-0.35(4-I-1)	-3.14(2)	0.52(4-I-2)	309(1)	2456(1)	53(3-I-1)
3	29	0.52(4-II-1)	-2.95(2)	0.49(4-I-2)	286(3-I-1)	2188(3-I-1)	46(3-I-1)
3	30	0.76(4-II-1)	-2.79(3-II-1)	0.53(3-I-3)	-472(3-II-1)	-3699(3-II-1)	75(4-I-1)
3	31	-0.42(2)	-3.65(2)	0.59(4-I-3)	-623(3-I-1)	-4996(3-I-1)	-22(3-I-3)
3	32	-0.32(4-I-1)	-3.48(2)	0.59(4-I-3)	303(3-II-1)	2448(3-II-1)	-37(3-II-1)
3	33	-0.34(4-I-1)	-3.31(2)	0.58(4-I-3)	323(3-II-1)	2630(3-II-1)	-51(3-II-1)
3	34	-0.39(4-I-1)	-3.13(2)	0.56(4-I-3)	309(1)	2458(1)	53(3-I-1)
3	35	0.58(4-II-1)	-2.95(2)	0.57(3-I-3)	283(3-I-1)	2175(3-I-1)	45(3-I-1)
3	36	0.83(4-II-1)	-2.78(3-II-1)	0.62(3-I-3)	-469(3-II-1)	-3673(3-II-1)	64(4-II-4)
3	37	-0.42(2)	-3.64(2)	0.63(4-I-3)	-620(3-I-1)	-4963(3-I-1)	23(3-II-3)
3	38	-0.33(4-I-1)	-3.47(2)	0.63(4-I-3)	301(3-II-1)	2425(3-II-1)	-38(3-II-1)
3	39	-0.36(4-I-1)	-3.30(2)	0.61(4-I-3)	323(3-II-1)	2619(3-II-1)	-52(3-II-1)
3	40	-0.41(4-I-1)	-3.12(2)	0.60(3-I-3)	308(1)	2459(1)	-54(3-II-1)
3	41	0.62(4-II-1)	-2.94(2)	0.65(3-I-3)	281(3-I-1)	2159(3-I-1)	45(3-I-1)
3	42	0.88(4-II-1)	-2.76(3-II-1)	0.71(3-I-3)	-467(3-II-1)	-3646(3-II-1)	52(4-II-4)
3	43	-0.42(2)	-3.63(2)	0.65(4-I-3)	-616(3-I-1)	-4927(3-I-1)	26(3-II-3)
3	44	-0.33(4-I-1)	-3.46(2)	0.65(4-I-3)	298(3-II-1)	2400(3-II-1)	-40(3-II-1)
3	45	-0.36(4-I-1)	-3.29(2)	0.63(4-I-3)	322(3-II-1)	2609(3-II-1)	-54(3-II-1)
3	46	-0.40(3-I-3)	-3.12(2)	0.67(3-I-3)	308(1)	2459(1)	-56(3-II-1)
3	47	0.64(4-II-1)	-2.94(2)	0.72(3-I-3)	279(3-I-1)	2141(3-I-1)	-46(3-II-1)
3	48	0.90(4-II-1)	-2.76(2)	0.78(3-I-3)	-465(3-II-1)	-3616(3-II-1)	-41(4-I-3)
3	49	-0.42(2)	-3.63(2)	0.67(4-I-2)	-611(3-I-1)	-4886(3-I-1)	28(3-II-3)
3	50	-0.33(4-II-3)	-3.46(2)	0.66(3-I-3)	295(3-II-1)	2373(3-II-1)	41(3-I-1)
3	51	-0.38(3-I-3)	-3.29(2)	0.69(3-I-3)	320(3-II-1)	2597(3-II-1)	-56(3-II-1)
3	52	0.50(3-II-3)	-3.11(2)	0.73(3-I-3)	308(1)	2459(1)	-59(3-II-1)
3	53	0.76(3-II-3)	-2.94(2)	0.78(3-I-3)	278(3-I-1)	2121(3-I-1)	-48(3-II-1)
3	54	1.02(3-II-3)	-2.76(2)	0.86(3-I-3)	-462(3-II-1)	-3582(3-II-1)	-35(4-I-3)
3	55	-0.42(2)	-3.62(2)	0.71(3-I-3)	-605(3-I-1)	-4839(3-I-1)	30(3-II-3)
3	56	-0.33(4-II-3)	-3.45(2)	0.72(3-I-3)	291(3-II-1)	2342(3-II-1)	43(3-I-1)
3	57	-0.44(3-I-3)	-3.28(2)	0.74(3-I-3)	318(3-II-1)	2584(3-II-1)	-59(3-II-1)
3	58	0.60(3-II-3)	-3.11(2)	0.78(3-I-3)	308(1)	2459(1)	-62(3-II-1)
3	59	0.90(3-II-3)	-2.94(2)	0.84(3-I-3)	277(3-I-1)	2098(3-I-1)	-51(3-II-1)
3	60	1.20(3-II-3)	-2.76(2)	0.92(3-I-3)	-459(3-II-1)	-3543(3-II-1)	-34(4-II-1)
3	61	-0.41(2)	-3.61(2)	0.77(3-I-3)	-598(3-I-1)	-4785(3-I-1)	32(3-II-3)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
3	62	-0.36(3-I-3)	-3.45(2)	0.78(3-I-3)	287(3-II-1)	2306(3-II-1)	45(3-I-1)
3	63	-0.49(3-I-3)	-3.28(2)	0.80(3-I-3)	316(3-II-1)	2569(3-II-1)	-63(3-II-1)
3	64	0.71(3-II-3)	-3.11(2)	0.84(3-I-3)	308(1)	2459(1)	-66(3-II-1)
3	65	1.05(3-II-3)	-2.94(2)	0.90(3-I-3)	276(3-I-1)	2073(3-I-1)	-54(3-II-1)
3	66	1.39(3-II-3)	-2.76(2)	0.98(3-I-3)	-456(3-II-1)	-3499(3-II-1)	-36(4-I-4)
3	67	-0.41(2)	-3.61(2)	0.83(3-I-3)	-590(3-I-1)	-4723(3-I-1)	33(3-II-3)
3	68	-0.38(3-I-3)	-3.44(2)	0.84(3-I-3)	282(3-II-1)	2266(3-II-1)	48(3-I-1)
3	69	-0.53(3-I-3)	-3.28(2)	0.86(3-I-3)	313(3-II-1)	2552(3-II-1)	68(3-I-1)
3	70	0.82(3-II-3)	-3.11(2)	0.89(3-I-3)	308(1)	2459(1)	-71(3-II-1)
3	71	1.20(3-II-3)	-2.94(2)	0.94(3-I-3)	274(3-I-4)	2043(3-I-1)	-58(3-II-1)
3	72	1.58(3-II-3)	-2.76(2)	1.03(3-I-3)	-452(3-II-1)	-3449(3-II-1)	-35(4-I-3)
3	73	-0.41(2)	-3.60(2)	0.90(3-I-3)	-581(3-I-1)	-4651(3-I-1)	35(3-II-3)
3	74	-0.40(3-I-3)	-3.44(2)	0.90(3-I-3)	277(3-II-1)	2220(3-II-1)	52(3-I-1)
3	75	-0.57(3-I-3)	-3.28(2)	0.91(3-I-3)	311(3-II-1)	2532(3-II-1)	74(3-I-1)
3	76	0.93(3-II-3)	-3.11(2)	0.94(3-I-3)	309(1)	2458(1)	-78(3-II-1)
3	77	1.35(3-II-3)	-2.94(2)	0.99(3-I-3)	275(3-I-3)	2009(3-I-1)	-63(3-II-1)
3	78	1.78(3-II-3)	-2.76(2)	1.06(3-I-3)	-449(3-II-2)	-3390(3-II-1)	-37(4-I-3)
3	79	-0.40(2)	-3.60(2)	0.99(3-I-3)	-571(3-I-1)	-4569(3-I-1)	37(3-II-3)
3	80	-0.41(3-I-3)	-3.44(2)	0.98(3-I-3)	271(3-II-1)	2167(3-II-1)	56(3-I-1)
3	81	-0.59(3-I-3)	-3.28(2)	0.98(3-I-3)	308(3-II-1)	2509(3-II-1)	81(3-I-1)
3	82	1.03(3-II-3)	-3.12(2)	0.99(3-I-3)	310(1)	2456(1)	-86(3-II-1)
3	83	1.49(3-II-3)	-2.95(2)	1.02(3-I-3)	277(3-I-3)	1969(3-I-1)	-70(3-II-1)
3	84	1.97(3-II-3)	-2.77(2)	1.08(3-I-3)	-447(3-II-3)	-3322(3-II-1)	-36(4-I-3)
3	85	-0.39(2)	-3.63(3-II-4)	1.09(3-I-3)	-559(3-I-1)	-4474(3-I-1)	38(3-II-3)
3	86	-0.40(3-I-3)	-3.44(2)	1.08(3-I-3)	263(3-II-1)	2107(3-II-1)	62(3-I-1)
3	87	0.63(3-II-3)	-3.28(2)	1.06(3-I-3)	308(1)	2480(3-II-1)	89(3-I-1)
3	88	1.11(3-II-3)	-3.12(2)	1.04(3-I-3)	311(1)	2452(1)	-95(3-II-1)
3	89	1.61(3-II-3)	-2.95(2)	1.05(3-I-3)	278(3-I-3)	1924(3-I-4)	-79(3-II-1)
3	90	2.15(3-II-3)	-2.77(2)	-1.09(3-II-3)	-443(3-II-3)	-3244(3-II-2)	-38(3-II-1)
3	91	-0.38(2)	-3.68(3-II-4)	1.22(3-I-3)	-545(3-I-1)	-4368(3-I-4)	37(3-II-3)
3	92	-0.38(3-I-3)	-3.45(3-II-4)	1.19(3-I-3)	251(3-II-1)	2039(3-II-1)	68(3-I-1)
3	93	0.66(3-II-3)	-3.28(2)	1.16(3-I-3)	305(1)	2448(3-II-2)	98(3-I-1)
3	94	1.16(3-II-3)	-3.12(2)	1.11(3-I-3)	309(1)	2445(1)	-103(3-II-1)
3	95	1.71(3-II-3)	-2.96(2)	1.07(3-I-3)	277(3-I-3)	1876(3-I-4)	-88(3-II-1)
3	96	2.30(3-II-3)	-2.77(2)	-1.14(3-II-3)	-436(3-II-3)	-3158(3-II-2)	-42(3-II-1)
3	97	-0.37(2)	-3.76(3-II-4)	1.35(3-I-3)	-531(3-I-4)	-4256(3-I-4)	29(3-II-3)
3	98	-0.34(3-I-3)	-3.51(3-II-4)	1.33(3-I-3)	225(3-II-1)	1969(3-II-2)	71(3-I-1)
3	99	0.65(3-II-3)	-3.27(2)	1.29(3-I-3)	285(1)	2426(1)	105(3-I-1)
3	100	1.18(3-II-3)	-3.11(2)	1.20(3-I-3)	292(3-I-3)	2436(1)	115(3-I-1)
3	101	1.78(3-II-3)	-2.94(2)	-1.12(3-II-3)	269(3-I-3)	1819(3-I-4)	94(3-I-1)
3	102	2.45(3-II-3)	-2.76(2)	-1.20(3-II-3)	-422(3-II-3)	-3055(3-II-2)	-43(3-II-1)
3	103	-0.36(2)	-3.89(3-II-4)	1.46(3-I-3)	-517(3-I-4)	-4147(3-I-4)	-41(3-II-1)
3	104	-0.32(3-I-3)	-3.62(3-II-3)	1.47(3-I-3)	172(3-II-1)	1899(3-II-2)	-107(3-II-1)
3	105	0.64(3-II-3)	-3.34(3-II-3)	1.45(3-I-3)	225(1)	2445(1)	-121(3-II-1)
3	106	1.12(3-II-3)	-3.08(2)	1.39(3-I-3)	264(3-I-3)	2447(1)	126(3-I-1)
3	107	1.79(3-II-3)	-2.92(2)	-1.22(3-II-3)	238(3-I-3)	1755(3-I-4)	119(3-I-1)
3	108	2.66(3-II-3)	-2.79(2)	-1.26(3-II-3)	-422(3-II-3)	-2959(3-II-2)	62(3-I-1)
3	109	-0.35(2)	-4.06(3-II-3)	1.56(3-I-3)	-508(3-I-4)	-4087(3-I-4)	-100(3-II-1)
3	110	-0.30(3-I-3)	-3.79(3-II-3)	1.53(3-I-3)	119(3-II-4)	1810(3-II-2)	-202(3-II-1)
3	111	0.65(3-II-3)	-3.59(3-II-3)	1.55(3-I-3)	157(3-I-2)	2490(1)	-225(3-II-1)
3	112	1.12(3-II-3)	-3.36(3-II-3)	1.58(3-I-3)	215(3-I-2)	2547(1)	-135(3-II-1)
3	113	1.58(3-II-3)	-3.07(3-II-3)	1.59(3-I-3)	-425(3-II-3)	1739(3-I-1)	146(3-I-1)
3	114	2.72(3-II-3)	-2.90(2)	-1.23(3-II-3)	-593(3-II-3)	-2896(3-II-2)	192(2)
3	115	-0.40(3-II-1)	-3.89(3-II-3)	1.34(3-I-3)	-498(3-I-4)	-4071(3-I-4)	-142(3-II-1)
3	116	-0.29(3-I-3)	-3.94(3-II-3)	-1.38(3-II-3)	155(3-II-3)	1644(3-II-4)	-340(3-II-1)
3	117	0.70(3-II-3)	-3.91(3-II-3)	-1.42(3-II-3)	281(3-I-1)	2478(1)	-459(3-II-1)
3	118	1.17(3-II-3)	-3.94(3-II-3)	-1.44(3-II-3)	335(3-I-1)	2628(1)	-485(3-II-1)
3	119	1.68(3-II-3)	-4.05(3-II-3)	1.53(3-I-3)	-1087(3-II-1)	1755(3-I-1)	-339(3-II-1)
3	120	2.02(4-I-3)	-4.65(3-II-3)	1.76(3-I-3)	-2364(3-II-2)	-3380(3-II-1)	88(3-II-3)
4	1	-0.08(4-II-2)	-3.67(2)	-0.21(3-II-1)	577(3-II-1)	5402(3-II-1)	-177(3-I-1)
4	2	-0.03(3-II-1)	-3.32(2)	0.19(3-I-1)	-108(3-I-1)	-2663(3-I-1)	-126(3-II-1)
4	3	0.02(3-I-1)	-3.15(2)	0.16(3-I-1)	-102(3-I-1)	-2750(3-I-1)	-141(3-II-1)
4	4	0.03(4-I-1)	-3.00(2)	0.13(4-II-1)	-87(1)	-2487(1)	151(3-I-1)
4	5	0.05(4-I-1)	-2.85(2)	0.12(4-II-1)	-77(3-II-1)	-2259(3-II-1)	164(3-I-1)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
4	6	0.22(4-I-1)	-3.09(3-I-1)	-0.18(4-I-1)	297(3-I-1)	3829(3-I-1)	136(4-II-1)
4	7	-0.31(2)	-3.79(3-I-3)	-0.33(3-II-1)	662(3-II-1)	5217(3-II-1)	-69(3-I-3)
4	8	-0.15(3-II-1)	-3.54(2)	0.28(3-I-1)	-276(3-I-1)	-2586(3-I-1)	-47(3-I-3)
4	9	-0.10(3-II-1)	-3.33(2)	0.30(3-I-1)	-279(3-I-1)	-2695(3-I-1)	-54(3-II-1)
4	10	0.10(3-I-4)	-3.13(2)	0.30(4-II-1)	-249(1)	-2452(1)	59(3-I-1)
4	11	0.21(4-II-1)	-3.00(3-I-1)	0.30(4-II-1)	-246(3-II-1)	-2222(3-II-1)	57(3-I-1)
4	12	0.36(4-I-1)	-2.82(3-I-1)	0.33(4-II-1)	491(3-I-1)	3783(3-I-1)	97(4-II-1)
4	13	-0.37(2)	-3.71(2)	-0.34(4-II-3)	628(3-II-1)	5091(3-II-1)	40(3-II-3)
4	14	-0.21(2)	-3.55(2)	0.33(4-I-3)	-293(3-I-1)	-2534(3-I-1)	35(3-II-3)
4	15	-0.15(3-II-1)	-3.36(2)	0.37(4-II-1)	-309(3-I-1)	-2670(3-I-1)	-49(3-II-1)
4	16	-0.18(4-I-1)	-3.16(2)	0.40(4-II-1)	-292(1)	-2449(1)	-54(3-II-1)
4	17	0.33(4-II-1)	-2.99(3-I-1)	0.40(4-II-1)	-281(3-II-1)	-2210(3-II-1)	49(3-I-1)
4	18	0.52(4-II-1)	-2.81(3-I-1)	0.39(4-II-1)	481(3-I-1)	3754(3-I-1)	81(4-II-1)
4	19	-0.40(2)	-3.68(2)	0.43(4-I-3)	626(3-II-1)	5052(3-II-1)	29(3-II-3)
4	20	-0.27(2)	-3.52(2)	0.44(4-I-3)	-301(3-I-1)	-2498(3-I-1)	38(3-II-3)
4	21	-0.24(4-I-1)	-3.35(2)	0.45(4-I-3)	-318(3-I-1)	-2654(3-I-1)	49(3-I-1)
4	22	-0.28(4-I-1)	-3.16(2)	0.47(4-II-1)	-307(1)	-2452(1)	-54(3-II-1)
4	23	0.43(4-II-1)	-2.97(3-I-1)	0.46(4-II-1)	-287(3-II-1)	-2200(3-II-1)	-48(3-II-1)
4	24	0.66(4-II-1)	-2.81(3-I-1)	0.43(3-II-3)	475(3-I-1)	3724(3-I-1)	-83(4-I-1)
4	25	-0.41(2)	-3.66(2)	0.52(4-I-3)	625(3-II-1)	5024(3-II-1)	24(3-II-3)
4	26	-0.30(2)	-3.50(2)	0.53(4-I-3)	-303(3-I-1)	-2471(3-I-1)	36(3-II-3)
4	27	-0.30(4-I-1)	-3.33(2)	0.53(4-I-3)	-322(3-I-1)	-2641(3-I-1)	50(3-I-1)
4	28	-0.35(4-I-1)	-3.14(2)	0.52(4-I-4)	-309(1)	-2456(1)	-53(3-II-1)
4	29	0.52(4-II-1)	-2.95(2)	0.49(4-I-4)	-286(3-II-1)	-2188(3-II-1)	-46(3-II-1)
4	30	0.76(4-II-1)	-2.79(3-I-1)	0.53(3-II-3)	472(3-I-1)	3699(3-I-1)	-75(4-I-1)
4	31	-0.42(2)	-3.65(2)	0.59(4-I-3)	623(3-II-1)	4996(3-II-1)	22(3-II-3)
4	32	-0.32(4-I-1)	-3.48(2)	0.59(4-I-3)	-303(3-I-1)	-2448(3-I-1)	37(3-I-1)
4	33	-0.34(4-I-1)	-3.31(2)	0.58(4-I-3)	-323(3-I-1)	-2630(3-I-1)	51(3-I-1)
4	34	-0.39(4-I-1)	-3.13(2)	0.56(4-I-3)	-309(1)	-2458(1)	-53(3-II-1)
4	35	0.58(4-II-1)	-2.95(2)	0.57(3-II-3)	-283(3-II-1)	-2175(3-II-1)	-45(3-II-1)
4	36	0.83(4-II-1)	-2.78(3-I-1)	0.62(3-II-3)	469(3-I-1)	3673(3-I-1)	-64(4-II-2)
4	37	-0.42(2)	-3.64(2)	0.63(4-I-3)	620(3-II-1)	4963(3-II-1)	-23(3-I-3)
4	38	-0.33(4-I-1)	-3.47(2)	0.63(4-I-3)	-301(3-I-1)	-2425(3-I-1)	38(3-I-1)
4	39	-0.36(4-I-1)	-3.30(2)	0.61(4-I-3)	-323(3-I-1)	-2619(3-I-1)	52(3-I-1)
4	40	-0.41(4-I-1)	-3.12(2)	0.60(3-II-3)	-308(1)	-2459(1)	54(3-I-1)
4	41	0.62(4-II-1)	-2.94(2)	0.65(3-II-3)	-281(3-II-1)	-2159(3-II-1)	-45(3-II-1)
4	42	0.88(4-II-1)	-2.76(3-I-1)	0.71(3-II-3)	467(3-I-1)	3646(3-I-1)	-52(4-II-2)
4	43	-0.42(2)	-3.63(2)	0.65(4-I-3)	616(3-II-1)	4927(3-II-1)	-26(3-I-3)
4	44	-0.33(4-I-1)	-3.46(2)	0.65(4-I-3)	-298(3-I-1)	-2400(3-I-1)	40(3-I-1)
4	45	-0.36(4-I-1)	-3.29(2)	0.63(4-I-3)	-322(3-I-1)	-2609(3-I-1)	54(3-I-1)
4	46	-0.40(3-II-3)	-3.12(2)	0.67(3-II-3)	-308(1)	-2459(1)	56(3-I-1)
4	47	0.64(4-II-1)	-2.94(2)	0.72(3-II-3)	-279(3-II-1)	-2141(3-II-1)	46(3-I-1)
4	48	0.90(4-II-1)	-2.76(2)	0.78(3-II-3)	465(3-I-1)	3616(3-I-1)	41(4-I-3)
4	49	-0.42(2)	-3.63(2)	0.67(4-I-4)	611(3-II-1)	4886(3-II-1)	-28(3-I-3)
4	50	-0.33(4-II-3)	-3.46(2)	0.66(3-II-3)	-295(3-I-1)	-2373(3-I-1)	-41(3-II-1)
4	51	-0.38(3-II-3)	-3.29(2)	0.69(3-II-3)	-320(3-I-1)	-2597(3-I-1)	56(3-I-1)
4	52	0.50(3-I-3)	-3.11(2)	0.73(3-II-3)	-308(1)	-2459(1)	59(3-I-1)
4	53	0.76(3-I-3)	-2.94(2)	0.78(3-II-3)	-278(3-II-1)	-2121(3-II-1)	48(3-I-1)
4	54	1.02(3-I-3)	-2.76(2)	0.86(3-II-3)	462(3-I-1)	3582(3-I-1)	35(4-I-3)
4	55	-0.42(2)	-3.62(2)	0.71(3-II-3)	605(3-II-1)	4839(3-II-1)	-30(3-I-3)
4	56	-0.33(4-II-3)	-3.45(2)	0.72(3-II-3)	-291(3-I-1)	-2342(3-I-1)	-43(3-II-1)
4	57	-0.43(3-II-3)	-3.28(2)	0.74(3-II-3)	-318(3-I-1)	-2584(3-I-1)	59(3-I-1)
4	58	0.60(3-I-3)	-3.11(2)	0.78(3-II-3)	-308(1)	-2459(1)	62(3-I-1)
4	59	0.90(3-I-3)	-2.94(2)	0.84(3-II-3)	-277(3-II-1)	-2099(3-II-1)	51(3-I-1)
4	60	1.20(3-I-3)	-2.76(2)	0.92(3-II-3)	459(3-I-1)	3543(3-I-1)	34(4-II-1)
4	61	-0.41(2)	-3.61(2)	0.77(3-II-3)	598(3-II-1)	4785(3-II-1)	-32(3-I-3)
4	62	-0.36(3-II-3)	-3.45(2)	0.78(3-II-3)	-287(3-I-1)	-2306(3-I-1)	-45(3-II-1)
4	63	-0.49(3-II-3)	-3.28(2)	0.80(3-II-3)	-316(3-I-1)	-2569(3-I-1)	63(3-I-1)
4	64	0.71(3-I-3)	-3.11(2)	0.84(3-II-3)	-308(1)	-2459(1)	66(3-I-1)
4	65	1.05(3-I-3)	-2.94(2)	0.90(3-II-3)	-276(3-II-1)	-2073(3-II-1)	54(3-I-1)
4	66	1.39(3-I-3)	-2.76(2)	0.98(3-II-3)	456(3-I-1)	3499(3-I-1)	36(4-I-2)
4	67	-0.41(2)	-3.61(2)	0.83(3-II-3)	590(3-II-1)	4723(3-II-1)	-33(3-I-3)
4	68	-0.38(3-II-3)	-3.44(2)	0.84(3-II-3)	-282(3-I-1)	-2266(3-I-1)	-48(3-II-1)
4	69	-0.53(3-II-3)	-3.28(2)	0.86(3-II-3)	-313(3-I-1)	-2552(3-I-1)	-68(3-II-1)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
4	70	0.82(3-I-3)	-3.11(2)	0.89(3-II-3)	-308(1)	-2459(1)	71(3-I-1)
4	71	1.20(3-I-3)	-2.94(2)	0.94(3-II-3)	-274(3-II-2)	-2043(3-II-1)	58(3-I-1)
4	72	1.58(3-I-3)	-2.76(2)	1.03(3-II-3)	452(3-I-1)	3449(3-I-1)	35(4-I-3)
4	73	-0.41(2)	-3.60(2)	0.90(3-II-3)	581(3-II-1)	4651(3-II-1)	-35(3-I-3)
4	74	-0.40(3-II-3)	-3.44(2)	0.90(3-II-3)	-277(3-I-1)	-2220(3-I-1)	-52(3-II-1)
4	75	-0.57(3-II-3)	-3.28(2)	0.91(3-II-3)	-311(3-I-1)	-2532(3-I-1)	-74(3-II-1)
4	76	0.93(3-I-3)	-3.11(2)	0.94(3-II-3)	-309(1)	-2458(1)	78(3-I-1)
4	77	1.35(3-I-3)	-2.94(2)	0.99(3-II-3)	-275(3-II-3)	-2009(3-II-1)	63(3-I-1)
4	78	1.78(3-I-3)	-2.76(2)	1.06(3-II-3)	449(3-I-4)	3390(3-I-1)	37(4-I-3)
4	79	-0.40(2)	-3.60(2)	0.99(3-II-3)	571(3-II-1)	4569(3-II-1)	-37(3-I-3)
4	80	-0.41(3-II-3)	-3.44(2)	0.98(3-II-3)	-271(3-I-1)	-2167(3-I-1)	-56(3-II-1)
4	81	-0.59(3-II-3)	-3.28(2)	0.98(3-II-3)	-308(3-I-1)	-2509(3-I-1)	-81(3-II-1)
4	82	1.03(3-I-3)	-3.12(2)	0.99(3-II-3)	-310(1)	-2456(1)	86(3-I-1)
4	83	1.49(3-I-3)	-2.95(2)	1.02(3-II-3)	-277(3-II-3)	-1969(3-II-1)	70(3-I-1)
4	84	1.97(3-I-3)	-2.77(2)	1.08(3-II-3)	447(3-I-3)	3322(3-I-1)	36(4-I-3)
4	85	-0.39(2)	-3.63(3-I-2)	1.09(3-II-3)	559(3-II-1)	4474(3-II-1)	-38(3-I-3)
4	86	-0.40(3-II-3)	-3.44(2)	1.08(3-II-3)	-263(3-I-1)	-2107(3-I-1)	-62(3-II-1)
4	87	0.63(3-I-3)	-3.28(2)	1.06(3-II-3)	-308(1)	-2480(3-I-1)	-89(3-II-1)
4	88	1.11(3-I-3)	-3.12(2)	1.04(3-II-3)	-311(1)	-2452(1)	95(3-I-1)
4	89	1.61(3-I-3)	-2.95(2)	1.05(3-II-3)	-278(3-II-3)	-1924(3-II-2)	79(3-I-1)
4	90	2.15(3-I-3)	-2.77(2)	-1.09(3-I-3)	443(3-I-3)	3244(3-I-4)	38(3-I-1)
4	91	-0.38(2)	-3.68(3-I-2)	1.22(3-II-3)	545(3-II-1)	4368(3-II-2)	-37(3-I-3)
4	92	-0.38(3-II-3)	-3.45(3-I-2)	1.19(3-II-3)	-251(3-I-1)	-2039(3-I-1)	-68(3-II-1)
4	93	0.66(3-I-3)	-3.28(2)	1.16(3-II-3)	-305(1)	-2448(3-I-4)	-98(3-II-1)
4	94	1.16(3-I-3)	-3.12(2)	1.11(3-II-3)	-309(1)	-2445(1)	103(3-I-1)
4	95	1.71(3-I-3)	-2.96(2)	1.07(3-II-3)	-277(3-II-3)	-1876(3-II-2)	88(3-I-1)
4	96	2.30(3-I-3)	-2.77(2)	-1.14(3-I-3)	436(3-I-3)	3158(3-I-4)	42(3-I-1)
4	97	-0.37(2)	-3.76(3-I-2)	1.35(3-II-3)	531(3-II-2)	4256(3-II-2)	-29(3-I-3)
4	98	-0.34(3-II-3)	-3.51(3-I-2)	1.33(3-II-3)	-225(3-I-1)	-1969(3-I-4)	-71(3-II-1)
4	99	0.65(3-I-3)	-3.27(2)	1.29(3-II-3)	-285(1)	-2426(1)	-105(3-II-1)
4	100	1.18(3-I-3)	-3.11(2)	1.20(3-II-3)	-292(3-II-3)	-2436(1)	-115(3-II-1)
4	101	1.78(3-I-3)	-2.94(2)	-1.12(3-I-3)	-269(3-II-3)	-1819(3-II-2)	-94(3-II-1)
4	102	2.45(3-I-3)	-2.76(2)	-1.20(3-I-3)	422(3-I-3)	3055(3-I-4)	43(3-I-1)
4	103	-0.36(2)	-3.89(3-I-2)	1.46(3-II-3)	517(3-II-2)	4147(3-II-2)	42(3-I-1)
4	104	-0.32(3-II-3)	-3.62(3-I-3)	1.47(3-II-3)	-172(3-I-1)	-1899(3-I-4)	108(3-I-1)
4	105	0.64(3-I-3)	-3.34(3-I-3)	1.45(3-II-3)	-225(1)	-2445(1)	121(3-I-1)
4	106	1.12(3-I-3)	-3.08(2)	1.39(3-II-3)	-263(3-II-3)	-2448(1)	-126(3-II-1)
4	107	1.79(3-I-3)	-2.92(2)	-1.22(3-I-3)	-238(3-II-3)	-1755(3-II-2)	-119(3-II-1)
4	108	2.66(3-I-3)	-2.79(2)	-1.26(3-I-3)	422(3-I-3)	2959(3-I-4)	-62(3-II-1)
4	109	-0.35(2)	-4.06(3-I-3)	1.56(3-II-3)	508(3-II-2)	4087(3-II-2)	101(3-I-1)
4	110	-0.30(3-II-3)	-3.79(3-I-3)	1.53(3-II-3)	-119(3-I-2)	-1810(3-I-4)	202(3-I-1)
4	111	0.65(3-I-3)	-3.59(3-I-3)	1.55(3-II-3)	-157(3-II-4)	-2490(1)	225(3-I-1)
4	112	1.12(3-I-3)	-3.36(3-I-3)	1.58(3-II-3)	-214(3-II-4)	-2547(1)	135(3-I-1)
4	113	1.58(3-I-3)	-3.07(3-I-3)	1.59(3-II-3)	425(3-I-3)	-1739(3-II-1)	-146(3-II-1)
4	114	2.72(3-I-3)	-2.90(2)	-1.23(3-I-3)	593(3-I-3)	2896(3-I-4)	-192(2)
4	115	-0.40(3-I-1)	-3.89(3-I-3)	1.34(3-II-3)	499(3-II-2)	4071(3-II-2)	142(3-I-1)
4	116	-0.29(3-II-3)	-3.94(3-I-3)	-1.38(3-I-3)	-155(3-I-3)	-1644(3-I-2)	340(3-I-1)
4	117	0.70(3-I-3)	-3.91(3-I-3)	-1.42(3-I-3)	-281(3-II-1)	-2478(1)	459(3-I-1)
4	118	1.17(3-I-3)	-3.94(3-I-3)	-1.44(3-I-3)	-336(3-II-1)	-2628(1)	485(3-I-1)
4	119	1.68(3-I-3)	-4.05(3-I-3)	1.53(3-II-3)	1087(3-I-1)	-1755(3-II-1)	339(3-I-1)
4	120	2.02(4-I-3)	-4.65(3-I-3)	1.76(3-II-3)	2364(3-I-4)	3380(3-I-1)	-88(3-I-3)
5	1	-3.17(3-II-1)	-0.51(3-II-4)	-0.24(4-I-1)	5084(3-II-1)	458(3-II-1)	109(4-II-1)
5	2	-2.26(2)	0.34(4-II-1)	0.33(4-II-1)	5089(3-II-1)	635(3-II-1)	90(4-II-1)
5	3	-2.27(2)	0.53(4-II-1)	0.35(3-I-3)	5018(3-II-1)	628(3-II-1)	85(4-II-1)
5	4	-2.28(2)	0.67(4-II-1)	0.46(3-I-3)	4986(3-II-1)	625(3-II-1)	84(4-II-1)
5	5	-2.30(2)	0.78(4-II-1)	0.56(3-I-3)	4954(3-II-1)	623(3-II-1)	84(3-I-3)
5	6	-2.31(2)	0.87(4-II-1)	0.66(3-I-3)	4923(3-II-1)	620(3-II-1)	101(3-I-3)
5	7	-2.32(2)	0.92(4-II-1)	0.76(3-I-3)	4890(3-II-1)	617(3-II-1)	117(3-I-3)
5	8	-2.32(2)	0.95(4-II-1)	0.84(3-I-3)	4854(3-II-1)	614(3-II-1)	131(3-I-3)
5	9	-2.33(2)	1.06(3-II-3)	0.92(3-I-3)	4814(3-II-1)	610(3-II-1)	145(3-I-3)
5	10	-2.34(2)	1.27(3-II-3)	1.00(3-I-3)	4768(3-II-1)	606(3-II-1)	157(3-I-3)
5	11	-2.35(2)	1.48(3-II-3)	1.06(3-I-3)	4717(3-II-1)	602(3-II-1)	168(3-I-3)
5	12	-2.37(2)	1.72(3-II-3)	1.11(3-I-3)	4657(3-II-1)	596(3-II-1)	178(3-I-3)
5	13	-2.40(2)	1.96(3-II-3)	1.14(3-I-3)	4589(3-II-1)	590(3-II-1)	185(3-I-3)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
5	14	-2.45(2)	2.19(3-II-3)	1.16(3-I-3)	4509(3-II-1)	583(3-II-2)	190(3-I-3)
5	15	-2.55(2)	2.40(3-II-3)	-1.16(3-II-3)	4416(3-II-1)	575(3-II-2)	-196(3-II-3)
5	16	-2.69(2)	2.56(3-II-3)	-1.20(3-II-3)	4310(3-II-2)	565(3-II-2)	-206(3-II-3)
5	17	-2.90(2)	2.68(3-II-3)	-1.24(3-II-3)	4198(3-II-2)	557(3-II-2)	-219(3-II-3)
5	18	-2.97(2)	2.83(3-II-3)	-1.58(3-II-3)	4016(3-II-2)	553(3-II-3)	-224(3-II-3)
5	19	-2.63(2)	3.87(3-II-3)	-1.17(3-II-3)	4317(3-II-2)	631(3-II-3)	-277(3-II-3)
5	20	0.59(3-II-3)	9.62(3-II-3)	-1.85(3-II-3)	3813(3-II-3)	477(3-II-1)	176(3-II-1)
5	21	-2.48(2)	0.09(4-I-1)	0.21(4-II-1)	3731(3-II-1)	279(3-II-1)	162(4-II-1)
5	22	-2.19(2)	-0.31(4-I-1)	0.23(3-I-3)	3704(3-II-1)	471(3-II-1)	143(4-II-1)
5	23	-2.29(2)	0.52(4-II-1)	0.37(3-I-3)	3671(3-II-1)	458(3-II-1)	138(4-I-1)
5	24	-2.31(2)	0.67(4-II-1)	0.48(3-I-3)	3640(3-II-1)	457(3-II-1)	133(4-II-1)
5	25	-2.31(2)	0.78(4-II-1)	0.59(3-I-3)	3615(3-II-1)	455(3-II-1)	-116(4-I-1)
5	26	-2.31(2)	0.87(4-II-1)	0.69(3-I-3)	3590(3-II-1)	453(3-II-1)	103(4-I-4)
5	27	-2.31(2)	0.93(4-II-1)	0.78(3-I-3)	3563(3-II-1)	451(3-II-1)	83(4-I-3)
5	28	-2.31(2)	0.95(4-II-1)	0.88(3-I-3)	3534(3-II-1)	448(3-II-1)	79(4-I-3)
5	29	-2.32(2)	0.96(4-II-1)	0.96(3-I-3)	3502(3-II-1)	445(3-II-1)	69(4-I-3)
5	30	-2.33(2)	1.08(3-II-3)	1.04(3-I-3)	3465(3-II-1)	442(3-II-1)	60(4-I-2)
5	31	-2.34(2)	1.26(3-II-3)	1.10(3-I-3)	3423(3-II-1)	438(3-II-1)	67(4-I-2)
5	32	-2.35(2)	1.45(3-II-3)	1.15(3-I-3)	3375(3-II-1)	434(3-II-1)	72(4-I-3)
5	33	-2.35(2)	1.65(3-II-3)	1.19(3-I-3)	3319(3-II-1)	429(3-II-1)	72(4-I-3)
5	34	-2.35(2)	1.83(3-II-3)	1.21(3-I-3)	3254(3-II-1)	423(3-II-2)	73(3-I-3)
5	35	-2.31(2)	1.99(3-II-3)	1.20(3-I-3)	3178(3-II-1)	416(3-II-2)	80(3-I-3)
5	36	-2.22(2)	2.10(3-II-3)	-1.21(3-II-3)	3091(3-II-2)	408(3-II-3)	88(3-I-3)
5	37	-2.08(2)	2.17(3-II-3)	-1.29(3-II-3)	2992(3-II-2)	399(3-II-3)	-99(3-II-3)
5	38	-1.89(2)	2.18(3-II-3)	-1.44(3-II-3)	2889(3-II-2)	415(3-II-3)	-119(3-II-3)
5	39	-2.35(2)	2.93(3-II-3)	-2.45(3-II-3)	2896(3-II-2)	476(3-II-3)	-88(2)
5	40	-3.88(1)	1.33(3-II-3)	1.29(3-I-3)	2159(3-II-2)	286(4-I-3)	-233(2)
5	41	-2.38(2)	0.14(4-I-1)	0.15(4-II-1)	2545(3-II-1)	161(3-II-1)	-173(4-I-1)
5	42	-2.26(2)	0.31(4-II-1)	-0.23(3-II-3)	2512(3-II-1)	317(3-II-1)	142(4-II-1)
5	43	-2.28(2)	0.52(4-II-1)	0.38(3-I-3)	2493(3-II-1)	311(3-II-1)	137(4-I-1)
5	44	-2.29(2)	0.67(4-II-1)	0.49(3-I-3)	2469(3-II-1)	310(3-II-1)	133(4-II-1)
5	45	-2.30(2)	0.79(4-II-1)	0.60(3-I-3)	2449(3-II-1)	309(3-II-1)	-117(4-I-1)
5	46	-2.30(2)	0.87(4-II-1)	0.71(3-I-3)	2430(3-II-1)	308(3-II-1)	-103(4-II-4)
5	47	-2.30(2)	0.93(4-II-1)	0.81(3-I-3)	2409(3-II-1)	306(3-II-1)	-84(4-II-3)
5	48	-2.30(2)	0.96(4-II-1)	0.90(3-I-3)	2387(3-II-1)	304(3-II-1)	78(4-I-3)
5	49	-2.30(2)	0.96(4-II-1)	0.99(3-I-3)	2362(3-II-1)	302(3-II-1)	68(4-I-3)
5	50	-2.30(2)	0.94(4-II-1)	1.07(3-I-3)	2333(3-II-1)	300(3-II-1)	58(4-I-2)
5	51	-2.29(2)	1.03(3-II-3)	1.14(3-I-3)	2301(3-II-1)	297(3-II-1)	65(4-I-2)
5	52	-2.29(2)	1.18(3-II-3)	1.19(3-I-3)	2263(3-II-1)	294(3-II-1)	69(4-I-3)
5	53	-2.27(2)	1.34(3-II-3)	1.23(3-I-3)	2220(3-II-1)	290(3-II-1)	71(4-I-3)
5	54	-2.25(2)	1.48(3-II-3)	1.24(3-I-3)	2169(3-II-1)	285(3-II-4)	67(3-I-3)
5	55	-2.22(2)	1.60(3-II-3)	-1.24(3-II-3)	2110(3-II-1)	280(3-II-4)	77(3-I-3)
5	56	-2.16(2)	1.68(3-II-3)	-1.24(3-II-3)	2041(3-II-1)	274(3-II-3)	88(3-I-3)
5	57	-2.02(2)	1.69(3-II-3)	-1.30(3-II-3)	1961(3-II-4)	265(3-II-3)	102(3-I-3)
5	58	-1.74(2)	1.65(3-II-3)	-1.48(3-II-3)	1898(3-II-4)	287(3-II-3)	-118(3-II-3)
5	59	-1.64(2)	1.23(3-II-3)	-2.19(3-II-3)	1736(3-II-1)	361(3-II-3)	121(3-I-3)
5	60	-5.92(1)	-1.51(4-II-3)	1.25(3-I-3)	1131(3-II-1)	-292(4-II-3)	-380(3-II-3)
5	61	-2.34(2)	0.15(4-I-1)	0.12(3-II-1)	1525(3-II-1)	-82(3-I-1)	-149(4-I-1)
5	62	-2.29(2)	0.33(4-II-1)	-0.22(3-II-3)	1497(3-II-1)	183(3-II-1)	117(4-II-1)
5	63	-2.27(2)	0.51(4-II-1)	0.38(3-I-3)	1483(3-II-1)	185(3-II-1)	113(4-I-1)
5	64	-2.28(2)	0.67(4-II-1)	0.50(3-I-3)	1467(3-II-1)	184(3-II-1)	110(4-II-1)
5	65	-2.29(2)	0.79(4-II-1)	0.61(3-I-3)	1453(3-II-1)	184(3-II-1)	-96(4-I-1)
5	66	-2.29(2)	0.87(4-II-1)	0.72(3-I-3)	1439(3-II-1)	184(3-II-1)	-85(4-II-2)
5	67	-2.29(2)	0.93(4-II-1)	0.82(3-I-3)	1425(3-II-1)	182(3-II-1)	-69(4-II-3)
5	68	-2.29(2)	0.96(4-II-1)	0.92(3-I-3)	1409(3-II-1)	181(3-II-1)	-65(4-II-3)
5	69	-2.28(2)	0.96(4-II-1)	1.01(3-I-3)	1391(3-II-1)	180(3-II-1)	56(4-I-3)
5	70	-2.28(2)	0.94(4-II-1)	1.09(3-I-3)	1371(3-II-1)	178(3-II-1)	49(4-I-2)
5	71	-2.27(2)	0.96(4-I-3)	1.16(3-I-3)	1347(3-II-1)	176(3-II-1)	55(4-I-2)
5	72	-2.26(2)	1.01(4-I-3)	1.22(3-I-3)	1320(3-II-1)	174(3-II-1)	57(4-I-3)
5	73	-2.25(2)	1.04(4-I-3)	1.25(3-I-3)	1289(3-II-1)	172(3-II-1)	62(3-I-3)
5	74	-2.23(2)	1.14(3-II-3)	1.27(3-I-3)	1253(3-II-1)	169(3-II-4)	73(3-I-3)
5	75	-2.21(2)	1.22(3-II-3)	-1.26(3-II-3)	1210(3-II-1)	165(3-II-4)	85(3-I-3)
5	76	-2.17(2)	1.27(3-II-3)	-1.26(3-II-3)	1163(3-II-4)	161(3-II-4)	99(3-I-3)
5	77	-2.04(2)	1.24(3-II-3)	-1.29(3-II-3)	1107(3-II-4)	154(3-II-3)	115(3-I-3)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
5	78	-1.71(2)	1.05(3-II-3)	-1.46(3-II-3)	1060(3-II-4)	177(3-II-3)	137(3-I-3)
5	79	-1.38(2)	-1.35(3-I-3)	-1.64(3-II-3)	859(3-II-1)	234(3-II-3)	190(3-I-3)
5	80	-6.67(1)	-1.69(2)	1.08(3-I-3)	493(3-II-1)	-419(4-II-3)	-478(3-II-3)
5	81	-2.33(2)	0.15(4-I-1)	0.10(3-II-1)	-1037(4-I-1)	-82(4-II-1)	-100(4-I-1)
5	82	-2.30(2)	0.35(4-II-1)	0.20(3-I-3)	-912(3-I-1)	-142(4-II-1)	77(4-II-1)
5	83	-2.27(2)	0.51(4-II-1)	0.38(3-I-3)	-913(3-I-1)	-134(4-II-4)	74(4-I-1)
5	84	-2.27(2)	0.67(4-II-1)	0.50(3-I-3)	-904(3-I-1)	-116(4-II-4)	72(4-II-1)
5	85	-2.28(2)	0.79(4-II-1)	0.62(3-I-3)	-895(3-I-1)	-111(3-I-1)	-63(4-I-1)
5	86	-2.28(2)	0.88(4-II-1)	0.72(3-I-3)	-885(3-I-1)	-109(3-I-1)	-57(4-II-2)
5	87	-2.28(2)	0.93(4-II-1)	0.83(3-I-3)	-876(3-I-1)	-108(3-I-1)	-46(4-II-3)
5	88	-2.28(2)	0.96(4-II-1)	0.92(3-I-3)	-866(3-I-1)	-107(3-I-1)	-42(4-II-3)
5	89	-2.27(2)	0.96(4-II-1)	1.02(3-I-3)	-855(3-I-1)	-106(3-I-1)	37(4-I-3)
5	90	-2.27(2)	0.94(4-II-1)	1.10(3-I-3)	-843(3-I-1)	-105(4-II-3)	35(3-I-3)
5	91	-2.26(2)	0.96(4-I-3)	1.17(3-I-3)	-829(3-I-1)	-103(4-II-3)	44(3-I-3)
5	92	-2.25(2)	1.00(4-I-3)	1.23(3-I-3)	-814(3-I-1)	-101(3-I-4)	54(3-I-3)
5	93	-2.25(2)	1.04(4-I-3)	1.27(3-I-3)	-796(3-I-1)	-99(3-I-4)	65(3-I-3)
5	94	-2.24(2)	1.06(4-I-3)	1.29(3-I-3)	-775(3-I-1)	-97(3-I-4)	78(3-I-3)
5	95	-2.22(2)	1.07(4-I-3)	-1.28(3-II-3)	-753(3-I-4)	-95(3-I-4)	91(3-I-3)
5	96	-2.18(2)	1.04(4-I-3)	-1.27(3-II-3)	-727(3-I-4)	-93(3-I-4)	107(3-I-3)
5	97	-2.04(2)	0.93(4-I-3)	-1.26(3-II-3)	-696(3-I-4)	-86(3-I-4)	124(3-I-3)
5	98	-1.67(2)	-0.85(4-II-3)	-1.34(3-II-3)	-661(3-I-4)	96(4-II-3)	153(3-I-3)
5	99	-1.39(2)	-1.57(4-II-3)	-1.19(3-II-3)	-546(3-I-4)	-174(3-I-3)	-262(3-II-3)
5	100	-6.84(1)	-1.59(1)	0.88(3-I-3)	-207(3-I-1)	-490(4-II-3)	-492(3-II-3)
5	101	-2.33(2)	0.15(4-I-1)	0.09(3-II-1)	-1325(4-I-1)	-91(4-II-1)	-71(3-II-1)
5	102	-2.31(2)	0.35(4-II-1)	0.20(3-I-3)	-1171(4-I-1)	-179(4-II-1)	27(3-I-1)
5	103	-2.27(2)	0.52(4-II-1)	0.37(3-I-3)	-1028(4-I-1)	-165(4-I-1)	26(4-I-1)
5	104	-2.27(2)	0.67(4-II-1)	0.50(3-I-3)	-887(4-I-1)	-145(4-II-4)	25(4-II-1)
5	105	-2.28(2)	0.79(4-II-1)	0.62(3-I-3)	-839(2)	-130(4-II-3)	-25(4-II-2)
5	106	-2.28(2)	0.88(4-II-1)	0.72(3-I-3)	-839(2)	-123(4-II-1)	-23(3-II-1)
5	107	-2.28(2)	0.93(4-II-1)	0.83(3-I-3)	-838(2)	-124(4-II-1)	-24(3-II-1)
5	108	-2.27(2)	0.96(4-II-1)	0.93(3-I-3)	-837(2)	-125(4-II-4)	-25(3-II-1)
5	109	-2.27(2)	0.96(4-II-1)	1.02(3-I-3)	-837(2)	-123(4-II-4)	28(3-I-1)
5	110	-2.26(2)	0.94(4-II-1)	1.10(3-I-3)	-837(2)	-135(4-II-3)	36(3-I-3)
5	111	-2.26(2)	0.96(4-I-3)	1.18(3-I-3)	-837(2)	-133(4-II-3)	45(3-I-3)
5	112	-2.25(2)	1.00(4-I-3)	1.24(3-I-3)	-837(2)	-115(4-I-3)	55(3-I-3)
5	113	-2.25(2)	1.04(4-I-3)	1.27(3-I-3)	-837(2)	-106(4-I-3)	67(3-I-3)
5	114	-2.24(2)	1.06(4-I-3)	1.29(3-I-3)	-837(2)	-107(4-I-3)	80(3-I-3)
5	115	-2.23(2)	1.07(4-I-3)	-1.29(3-II-3)	-836(2)	-104(2)	94(3-I-3)
5	116	-2.19(2)	1.04(4-I-3)	-1.26(3-II-3)	-833(2)	-108(2)	111(3-I-3)
5	117	-2.04(2)	0.91(4-I-3)	-1.22(3-II-3)	-820(2)	-114(2)	128(3-I-3)
5	118	-1.63(2)	-0.93(4-II-3)	-1.16(3-II-3)	-792(2)	-123(2)	159(3-I-3)
5	119	-1.46(2)	-1.70(4-II-3)	-0.88(3-II-3)	-703(2)	-206(2)	-295(3-II-3)
5	120	-6.84(1)	-1.50(1)	0.70(3-I-3)	-286(2)	-520(4-II-3)	-445(3-II-3)
5	121	-2.33(2)	0.15(4-I-1)	-0.09(3-I-1)	-1325(4-I-1)	-91(4-II-1)	71(3-I-1)
5	122	-2.31(2)	0.35(4-II-1)	-0.20(3-II-3)	-1171(4-I-1)	-179(4-II-1)	-27(3-II-1)
5	123	-2.27(2)	0.52(4-II-1)	-0.37(3-II-3)	-1028(4-I-1)	-165(4-I-1)	-26(4-I-1)
5	124	-2.27(2)	0.67(4-II-1)	-0.50(3-II-3)	-887(4-I-1)	-145(4-II-2)	-25(4-II-1)
5	125	-2.28(2)	0.79(4-II-1)	-0.62(3-II-3)	-839(2)	-130(4-II-3)	25(4-II-4)
5	126	-2.28(2)	0.88(4-II-1)	-0.72(3-II-3)	-839(2)	-123(4-II-1)	23(3-I-1)
5	127	-2.28(2)	0.93(4-II-1)	-0.83(3-II-3)	-838(2)	-124(4-II-1)	24(3-I-1)
5	128	-2.27(2)	0.96(4-II-1)	-0.93(3-II-3)	-837(2)	-125(4-II-2)	25(3-I-1)
5	129	-2.27(2)	0.96(4-II-1)	-1.02(3-II-3)	-837(2)	-123(4-II-2)	-28(3-II-1)
5	130	-2.26(2)	0.94(4-II-1)	-1.10(3-II-3)	-837(2)	-135(4-II-3)	-36(3-II-3)
5	131	-2.26(2)	0.96(4-I-3)	-1.18(3-II-3)	-837(2)	-133(4-II-3)	-45(3-II-3)
5	132	-2.25(2)	1.00(4-I-3)	-1.24(3-II-3)	-837(2)	-115(4-I-3)	-55(3-II-3)
5	133	-2.25(2)	1.04(4-I-3)	-1.27(3-II-3)	-837(2)	-106(4-I-3)	-67(3-II-3)
5	134	-2.24(2)	1.06(4-I-3)	-1.29(3-II-3)	-837(2)	-107(4-I-3)	-80(3-II-3)
5	135	-2.23(2)	1.07(4-I-3)	1.29(3-I-3)	-836(2)	-104(2)	-94(3-II-3)
5	136	-2.19(2)	1.04(4-I-3)	1.26(3-I-3)	-833(2)	-108(2)	111(3-I-3)
5	137	-2.04(2)	0.91(4-I-3)	1.22(3-I-3)	-820(2)	-114(2)	-128(3-II-3)
5	138	-1.63(2)	-0.93(4-II-3)	1.16(3-I-3)	-792(2)	-123(2)	-159(3-II-3)
5	139	-1.46(2)	-1.70(4-II-3)	0.88(3-I-3)	-703(2)	-206(2)	295(3-I-3)
5	140	-6.84(1)	-1.50(1)	-0.70(3-II-3)	-286(2)	-520(4-II-3)	445(3-I-3)
5	141	-2.33(2)	0.15(4-I-1)	-0.10(3-I-1)	-1037(4-I-1)	-82(4-II-1)	100(4-I-1)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
5	142	-2.30(2)	0.35(4-II-1)	-0.20(3-II-3)	-912(3-II-1)	-142(4-II-1)	-77(4-II-1)
5	143	-2.27(2)	0.51(4-II-1)	-0.38(3-II-3)	-913(3-II-1)	-134(4-II-2)	-74(4-I-1)
5	144	-2.27(2)	0.67(4-II-1)	-0.50(3-II-3)	-904(3-II-1)	-116(4-II-2)	-72(4-II-1)
5	145	-2.28(2)	0.79(4-II-1)	-0.62(3-II-3)	-895(3-II-1)	-111(3-II-1)	63(4-I-1)
5	146	-2.28(2)	0.88(4-II-1)	-0.72(3-II-3)	-885(3-II-1)	-109(3-II-1)	57(4-II-4)
5	147	-2.28(2)	0.93(4-II-1)	-0.83(3-II-3)	-876(3-II-1)	-108(3-II-1)	46(4-II-3)
5	148	-2.28(2)	0.96(4-II-1)	-0.92(3-II-3)	-866(3-II-1)	-107(3-II-1)	42(4-II-3)
5	149	-2.27(2)	0.96(4-II-1)	-1.02(3-II-3)	-855(3-II-1)	-106(3-II-1)	-37(4-I-3)
5	150	-2.27(2)	0.94(4-II-1)	-1.10(3-II-3)	-843(3-II-1)	-105(4-II-3)	-35(3-II-3)
5	151	-2.26(2)	0.96(4-I-3)	-1.17(3-II-3)	-829(3-II-1)	-103(4-II-3)	-44(3-II-3)
5	152	-2.25(2)	1.00(4-I-3)	-1.23(3-II-3)	-814(3-II-1)	-101(3-II-2)	-54(3-II-3)
5	153	-2.25(2)	1.04(4-I-3)	-1.27(3-II-3)	-796(3-II-1)	-99(3-II-2)	-65(3-II-3)
5	154	-2.24(2)	1.06(4-I-3)	-1.29(3-II-3)	-775(3-II-1)	-97(3-II-2)	-78(3-II-3)
5	155	-2.22(2)	1.07(4-I-3)	1.28(3-I-3)	-753(3-II-2)	-95(3-II-2)	-91(3-II-3)
5	156	-2.18(2)	1.04(4-I-3)	1.27(3-I-3)	-727(3-II-2)	-93(3-II-2)	-107(3-II-3)
5	157	-2.04(2)	0.93(4-I-3)	1.26(3-I-3)	-696(3-II-2)	-86(3-II-2)	-124(3-II-3)
5	158	-1.67(2)	-0.85(4-II-3)	1.34(3-I-3)	-661(3-II-2)	96(4-II-3)	-153(3-II-3)
5	159	-1.39(2)	-1.57(4-II-3)	1.19(3-I-3)	-546(3-II-2)	-174(3-II-3)	262(3-I-3)
5	160	-6.84(1)	-1.59(1)	-0.88(3-II-3)	-207(3-II-1)	-490(4-II-3)	492(3-I-3)
5	161	-2.34(2)	0.15(4-I-1)	-0.12(3-I-1)	1525(3-I-1)	-82(3-II-1)	149(4-I-1)
5	162	-2.29(2)	0.33(4-II-1)	0.22(3-I-3)	1497(3-I-1)	183(3-I-1)	-117(4-II-1)
5	163	-2.27(2)	0.51(4-II-1)	-0.38(3-II-3)	1483(3-I-1)	185(3-I-1)	-113(4-I-1)
5	164	-2.28(2)	0.67(4-II-1)	-0.50(3-II-3)	1467(3-I-1)	184(3-I-1)	-110(4-II-1)
5	165	-2.29(2)	0.79(4-II-1)	-0.61(3-II-3)	1453(3-I-1)	184(3-I-1)	96(4-I-1)
5	166	-2.29(2)	0.87(4-II-1)	-0.72(3-II-3)	1439(3-I-1)	184(3-I-1)	85(4-II-4)
5	167	-2.29(2)	0.93(4-II-1)	-0.82(3-II-3)	1425(3-I-1)	182(3-I-1)	69(4-II-3)
5	168	-2.29(2)	0.96(4-II-1)	-0.92(3-II-3)	1409(3-I-1)	181(3-I-1)	65(4-II-3)
5	169	-2.28(2)	0.96(4-II-1)	-1.01(3-II-3)	1391(3-I-1)	180(3-I-1)	-56(4-I-3)
5	170	-2.28(2)	0.94(4-II-1)	-1.09(3-II-3)	1371(3-I-1)	178(3-I-1)	-49(4-I-4)
5	171	-2.27(2)	0.96(4-I-3)	-1.16(3-II-3)	1347(3-I-1)	176(3-I-1)	-55(4-I-4)
5	172	-2.26(2)	1.01(4-I-3)	-1.22(3-II-3)	1320(3-I-1)	174(3-I-1)	-57(4-I-3)
5	173	-2.25(2)	1.04(4-I-3)	-1.25(3-II-3)	1289(3-I-1)	172(3-I-1)	-62(3-II-3)
5	174	-2.23(2)	1.14(3-I-3)	-1.27(3-II-3)	1253(3-I-1)	169(3-I-2)	-73(3-II-3)
5	175	-2.21(2)	1.22(3-I-3)	1.26(3-I-3)	1210(3-I-1)	165(3-I-2)	-85(3-II-3)
5	176	-2.17(2)	1.27(3-I-3)	1.26(3-I-3)	1163(3-I-2)	161(3-I-2)	-99(3-II-3)
5	177	-2.04(2)	1.24(3-I-3)	1.29(3-I-3)	1107(3-I-2)	154(3-I-3)	-115(3-II-3)
5	178	-1.71(2)	1.05(3-I-3)	1.46(3-I-3)	1060(3-I-2)	177(3-I-3)	-137(3-II-3)
5	179	-1.38(2)	-1.35(3-II-3)	1.64(3-I-3)	859(3-I-1)	234(3-I-3)	-190(3-II-3)
5	180	-6.67(1)	-1.69(2)	-1.08(3-II-3)	493(3-I-1)	-419(4-II-3)	478(3-I-3)
5	181	-2.38(2)	0.14(4-I-1)	-0.15(4-II-1)	2545(3-I-1)	161(3-I-1)	173(4-I-1)
5	182	-2.26(2)	0.31(4-II-1)	0.23(3-I-3)	2512(3-I-1)	317(3-I-1)	-142(4-II-1)
5	183	-2.28(2)	0.52(4-II-1)	-0.38(3-II-3)	2493(3-I-1)	311(3-I-1)	-137(4-I-1)
5	184	-2.29(2)	0.67(4-II-1)	-0.49(3-II-3)	2469(3-I-1)	310(3-I-1)	-133(4-II-1)
5	185	-2.30(2)	0.79(4-II-1)	-0.60(3-II-3)	2449(3-I-1)	309(3-I-1)	117(4-I-1)
5	186	-2.30(2)	0.87(4-II-1)	-0.71(3-II-3)	2430(3-I-1)	308(3-I-1)	103(4-II-2)
5	187	-2.30(2)	0.93(4-II-1)	-0.81(3-II-3)	2409(3-I-1)	306(3-I-1)	84(4-II-3)
5	188	-2.30(2)	0.96(4-II-1)	-0.90(3-II-3)	2387(3-I-1)	304(3-I-1)	-78(4-I-3)
5	189	-2.30(2)	0.96(4-II-1)	-0.99(3-II-3)	2362(3-I-1)	302(3-I-1)	-68(4-I-3)
5	190	-2.30(2)	0.94(4-II-1)	-1.07(3-II-3)	2333(3-I-1)	300(3-I-1)	-58(4-I-4)
5	191	-2.29(2)	1.03(3-I-3)	-1.14(3-II-3)	2301(3-I-1)	297(3-I-1)	-65(4-I-4)
5	192	-2.29(2)	1.18(3-I-3)	-1.19(3-II-3)	2263(3-I-1)	294(3-I-1)	-69(4-I-3)
5	193	-2.27(2)	1.34(3-I-3)	-1.23(3-II-3)	2220(3-I-1)	290(3-I-1)	-71(4-I-3)
5	194	-2.25(2)	1.48(3-I-3)	-1.24(3-II-3)	2169(3-I-1)	285(3-I-2)	-67(3-II-3)
5	195	-2.22(2)	1.60(3-I-3)	1.24(3-I-3)	2110(3-I-1)	280(3-I-2)	-77(3-II-3)
5	196	-2.16(2)	1.68(3-I-3)	1.24(3-I-3)	2041(3-I-1)	274(3-I-3)	-88(3-II-3)
5	197	-2.02(2)	1.69(3-I-3)	1.30(3-I-3)	1961(3-I-2)	265(3-I-3)	-102(3-II-3)
5	198	-1.74(2)	1.65(3-I-3)	1.48(3-I-3)	1898(3-I-2)	287(3-I-3)	118(3-I-3)
5	199	-1.64(2)	1.23(3-I-3)	2.19(3-I-3)	1736(3-I-1)	361(3-I-3)	-121(3-II-3)
5	200	-5.92(1)	-1.51(4-II-3)	-1.25(3-II-3)	1131(3-I-1)	-292(4-II-3)	380(3-I-3)
5	201	-2.48(2)	0.09(4-I-1)	-0.21(4-II-1)	3731(3-I-1)	279(3-I-1)	-162(4-II-1)
5	202	-2.19(2)	-0.31(4-I-1)	-0.23(3-II-3)	3704(3-I-1)	471(3-I-1)	-143(4-II-1)
5	203	-2.29(2)	0.52(4-II-1)	-0.37(3-II-3)	3671(3-I-1)	458(3-I-1)	-138(4-I-1)
5	204	-2.31(2)	0.67(4-II-1)	-0.48(3-II-3)	3640(3-I-1)	457(3-I-1)	-133(4-II-1)
5	205	-2.31(2)	0.78(4-II-1)	-0.59(3-II-3)	3615(3-I-1)	455(3-I-1)	116(4-I-1)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
5	206	-2.31(2)	0.87(4-II-1)	-0.69(3-II-3)	3590(3-I-1)	453(3-I-1)	-103(4-I-2)
5	207	-2.31(2)	0.93(4-II-1)	-0.78(3-II-3)	3563(3-I-1)	451(3-I-1)	-83(4-I-3)
5	208	-2.31(2)	0.95(4-II-1)	-0.88(3-II-3)	3534(3-I-1)	448(3-I-1)	-79(4-I-3)
5	209	-2.32(2)	0.96(4-II-1)	-0.96(3-II-3)	3502(3-I-1)	445(3-I-1)	-69(4-I-3)
5	210	-2.33(2)	1.08(3-I-3)	-1.04(3-II-3)	3465(3-I-1)	442(3-I-1)	-60(4-I-4)
5	211	-2.34(2)	1.26(3-I-3)	-1.10(3-II-3)	3423(3-I-1)	438(3-I-1)	-67(4-I-4)
5	212	-2.35(2)	1.45(3-I-3)	-1.15(3-II-3)	3375(3-I-1)	434(3-I-1)	-72(4-I-3)
5	213	-2.35(2)	1.65(3-I-3)	-1.19(3-II-3)	3319(3-I-1)	429(3-I-1)	-72(4-I-3)
5	214	-2.35(2)	1.83(3-I-3)	-1.21(3-II-3)	3254(3-I-1)	423(3-I-4)	-73(3-II-3)
5	215	-2.31(2)	1.99(3-I-3)	-1.20(3-II-3)	3178(3-I-1)	416(3-I-4)	-80(3-II-3)
5	216	-2.22(2)	2.10(3-I-3)	1.21(3-I-3)	3090(3-I-4)	408(3-I-3)	-88(3-II-3)
5	217	-2.08(2)	2.17(3-I-3)	1.29(3-I-3)	2992(3-I-4)	399(3-I-3)	99(3-I-3)
5	218	-1.89(2)	2.18(3-I-3)	1.44(3-I-3)	2889(3-I-4)	415(3-I-3)	119(3-I-3)
5	219	-2.35(2)	2.93(3-I-3)	2.45(3-I-3)	2896(3-I-4)	476(3-I-3)	88(2)
5	220	-3.88(1)	1.33(3-I-3)	-1.29(3-II-3)	2159(3-I-4)	286(4-I-3)	233(2)
5	221	-3.17(3-I-1)	-0.51(3-I-2)	0.24(4-I-1)	5084(3-I-1)	458(3-I-1)	-109(4-II-1)
5	222	-2.26(2)	0.34(4-II-1)	-0.33(4-II-1)	5089(3-I-1)	635(3-I-1)	-90(4-II-1)
5	223	-2.27(2)	0.53(4-II-1)	-0.35(3-II-3)	5018(3-I-1)	628(3-I-1)	-85(4-II-1)
5	224	-2.28(2)	0.67(4-II-1)	-0.46(3-II-3)	4986(3-I-1)	625(3-I-1)	-84(4-II-1)
5	225	-2.30(2)	0.78(4-II-1)	-0.56(3-II-3)	4954(3-I-1)	623(3-I-1)	-84(3-II-3)
5	226	-2.31(2)	0.87(4-II-1)	-0.66(3-II-3)	4923(3-I-1)	620(3-I-1)	-101(3-II-3)
5	227	-2.32(2)	0.92(4-II-1)	-0.76(3-II-3)	4890(3-I-1)	617(3-I-1)	-117(3-II-3)
5	228	-2.32(2)	0.95(4-II-1)	-0.84(3-II-3)	4854(3-I-1)	614(3-I-1)	-131(3-II-3)
5	229	-2.33(2)	1.06(3-I-3)	-0.92(3-II-3)	4814(3-I-1)	610(3-I-1)	-145(3-II-3)
5	230	-2.34(2)	1.27(3-I-3)	-1.00(3-II-3)	4768(3-I-1)	606(3-I-1)	-157(3-II-3)
5	231	-2.35(2)	1.48(3-I-3)	-1.06(3-II-3)	4717(3-I-1)	602(3-I-1)	-168(3-II-3)
5	232	-2.37(2)	1.72(3-I-3)	-1.11(3-II-3)	4657(3-I-1)	596(3-I-1)	-178(3-II-3)
5	233	-2.40(2)	1.96(3-I-3)	-1.14(3-II-3)	4589(3-I-1)	590(3-I-1)	-185(3-II-3)
5	234	-2.45(2)	2.19(3-I-3)	-1.16(3-II-3)	4509(3-I-1)	583(3-I-4)	-190(3-II-3)
5	235	-2.55(2)	2.40(3-I-3)	1.16(3-I-3)	4416(3-I-1)	575(3-I-4)	196(3-I-3)
5	236	-2.69(2)	2.56(3-I-3)	1.20(3-I-3)	4310(3-I-4)	565(3-I-4)	206(3-I-3)
5	237	-2.90(2)	2.68(3-I-3)	1.24(3-I-3)	4198(3-I-4)	557(3-I-4)	219(3-I-3)
5	238	-2.97(2)	2.83(3-I-3)	1.58(3-I-3)	4016(3-I-4)	553(3-I-3)	224(3-I-3)
5	239	-2.63(2)	3.87(3-I-3)	1.17(3-I-3)	4317(3-I-4)	631(3-I-3)	277(3-I-3)
5	240	0.59(3-I-3)	9.62(3-I-3)	1.85(3-I-3)	3813(3-I-3)	477(3-I-1)	-176(3-I-1)
6	1	-0.37(3-II-1)	-4.18(3-II-3)	-1.32(3-II-3)	-466(3-I-4)	-3978(3-I-4)	-119(3-II-1)
6	2	0.26(3-II-3)	-4.10(3-II-3)	-1.29(3-II-3)	287(3-II-3)	1433(3-II-4)	-380(3-II-1)
6	3	0.70(3-II-3)	-4.05(3-II-3)	-1.29(3-II-3)	622(2)	2345(1)	-618(3-II-1)
6	4	1.07(3-II-3)	-4.05(3-II-3)	-1.17(3-II-3)	760(3-I-1)	2519(1)	-871(3-II-1)
6	5	1.35(3-II-3)	-4.26(3-II-3)	-0.82(3-II-3)	667(3-I-1)	1663(3-I-1)	-1083(3-II-1)
6	6	2.19(4-I-3)	-4.53(3-II-3)	0.47(3-I-3)	-953(3-II-1)	-2620(3-II-1)	-942(1)
6	7	-0.24(2)	-4.41(3-II-3)	-1.23(3-II-3)	-361(3-I-3)	-3597(3-I-4)	150(3-I-1)
6	8	0.28(3-II-3)	-4.17(3-II-3)	-1.30(3-II-3)	470(1)	1209(3-II-4)	422(3-I-1)
6	9	0.62(3-II-3)	-3.95(3-II-3)	-1.25(3-II-3)	1026(2)	2094(1)	-550(3-II-1)
6	10	0.82(3-II-3)	-3.79(3-II-3)	-1.06(3-II-3)	1329(2)	2207(1)	-903(3-II-1)
6	11	0.89(3-II-3)	-3.58(3-II-3)	-0.72(3-II-3)	1526(2)	1421(3-I-1)	-1132(3-II-1)
6	12	1.25(4-I-3)	-3.32(3-II-3)	0.38(3-I-3)	1588(2)	-978(3-II-1)	-674(1)
6	13	-0.26(2)	-4.37(3-II-3)	-1.38(3-II-3)	-242(3-I-3)	-3010(3-I-4)	341(3-I-1)
6	14	0.31(3-II-3)	-4.03(3-II-3)	-1.40(3-II-3)	645(2)	977(3-II-3)	703(3-I-1)
6	15	0.51(3-II-3)	-3.71(3-II-3)	-1.34(3-II-3)	1293(2)	1751(1)	644(3-I-1)
6	16	0.58(3-II-3)	-3.39(3-II-3)	-1.14(3-II-3)	1763(2)	1796(1)	-684(3-II-1)
6	17	0.57(4-I-3)	-3.05(3-II-3)	-0.83(3-II-3)	2083(2)	1093(3-I-1)	-848(3-II-1)
6	18	0.70(4-I-3)	-2.63(3-II-3)	-0.49(3-II-3)	2191(2)	592(3-I-1)	-626(1)
6	19	-0.10(2)	-4.20(3-II-3)	-1.56(3-II-3)	-164(3-I-3)	-2325(3-I-3)	595(1)
6	20	0.30(3-II-3)	-3.71(3-II-3)	-1.63(3-II-3)	649(2)	751(3-II-3)	995(3-I-1)
6	21	0.38(3-II-3)	-3.29(3-II-3)	-1.52(3-II-3)	1216(2)	1315(1)	914(3-I-1)
6	22	0.35(3-II-3)	-2.94(3-II-3)	-1.31(3-II-3)	1599(2)	1293(1)	577(3-I-1)
6	23	-0.29(3-I-3)	-2.54(3-II-3)	-1.04(3-II-3)	1861(2)	752(1)	-650(3-II-1)
6	24	-0.33(4-II-3)	-2.10(3-II-3)	-0.75(3-II-3)	1958(2)	323(3-II-3)	-623(3-II-1)
6	25	0.10(4-I-3)	-3.55(3-II-4)	-1.89(3-II-3)	-103(3-I-3)	-1438(3-I-3)	849(1)
6	26	0.26(3-II-3)	-3.05(3-II-3)	-1.89(3-II-3)	362(3-II-1)	465(3-I-3)	1182(1)
6	27	0.20(3-II-3)	-2.74(3-II-3)	-1.68(3-II-3)	576(3-II-1)	747(1)	1037(3-I-1)
6	28	-0.22(3-I-3)	-2.42(3-II-3)	-1.48(3-II-3)	728(3-II-1)	668(1)	680(3-I-4)
6	29	-0.46(3-I-1)	-2.05(3-II-3)	-1.28(3-II-3)	852(3-II-1)	325(3-II-3)	-528(3-II-4)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
6	30	-0.47(4-I-3)	-1.96(4-I-3)	-0.94(3-II-3)	919(3-II-1)	-705(3-I-3)	-656(3-II-4)
6	31	0.27(4-I-3)	-1.78(3-II-1)	-1.95(3-II-3)	-205(1)	-668(3-I-3)	850(1)
6	32	-0.07(4-II-3)	-2.11(3-II-4)	-1.81(3-II-3)	-602(1)	144(3-II-3)	1040(1)
6	33	-0.08(3-I-1)	-2.15(3-II-3)	-1.74(3-II-3)	-1089(1)	156(3-II-4)	815(3-I-1)
6	34	-0.21(3-I-1)	-1.99(4-I-3)	-1.63(3-II-3)	-1375(1)	-70(3-I-4)	493(3-I-1)
6	35	-0.65(3-I-4)	-2.21(4-I-3)	-1.43(3-II-3)	-1662(3-I-1)	-389(3-I-3)	-366(3-II-4)
6	36	-1.15(4-I-3)	-2.65(4-I-3)	1.57(3-I-3)	-2075(3-I-4)	-1599(3-I-3)	-655(3-II-3)
7	1	-0.37(3-I-1)	-4.18(3-I-3)	-1.32(3-I-3)	465(3-II-2)	3975(3-II-2)	120(3-I-1)
7	2	0.26(3-I-3)	-4.10(3-I-3)	-1.30(3-I-3)	-288(3-I-3)	-1433(3-I-2)	380(3-I-1)
7	3	0.70(3-I-3)	-4.05(3-I-3)	-1.29(3-I-3)	-623(2)	-2345(1)	618(3-I-1)
7	4	1.07(3-I-3)	-4.05(3-I-3)	-1.17(3-I-3)	-760(3-II-1)	-2519(1)	871(3-I-1)
7	5	1.35(3-I-3)	-4.26(3-I-3)	-0.82(3-I-3)	-667(3-II-1)	-1663(3-II-1)	1083(3-I-1)
7	6	2.19(4-I-3)	-4.53(3-I-3)	0.47(3-II-3)	953(3-I-1)	2620(3-I-1)	942(1)
7	7	-0.24(2)	-4.40(3-I-3)	-1.23(3-I-3)	360(3-II-3)	3594(3-II-2)	-151(3-II-1)
7	8	0.28(3-I-3)	-4.17(3-I-3)	-1.30(3-I-3)	-471(1)	-1210(3-I-2)	-421(3-II-1)
7	9	0.62(3-I-3)	-3.95(3-I-3)	-1.25(3-I-3)	-1027(2)	-2095(1)	550(3-I-1)
7	10	0.82(3-I-3)	-3.79(3-I-3)	-1.06(3-I-3)	-1330(2)	-2207(1)	903(3-I-1)
7	11	0.89(3-I-3)	-3.58(3-I-3)	-0.72(3-I-3)	-1526(2)	-1421(3-II-1)	1132(3-I-1)
7	12	1.25(4-I-3)	-3.31(3-I-3)	0.38(3-II-3)	-1588(2)	978(3-I-1)	674(1)
7	13	-0.26(2)	-4.37(3-I-3)	-1.38(3-I-3)	242(3-II-3)	3010(3-II-2)	-342(3-II-1)
7	14	0.30(3-I-3)	-4.03(3-I-3)	-1.40(3-I-3)	-646(2)	-978(3-I-3)	-703(3-II-1)
7	15	0.51(3-I-3)	-3.71(3-I-3)	-1.34(3-I-3)	-1293(2)	-1751(1)	-644(3-II-1)
7	16	0.58(3-I-3)	-3.39(3-I-3)	-1.14(3-I-3)	-1764(2)	-1796(1)	684(3-I-1)
7	17	0.57(4-I-3)	-3.05(3-I-3)	-0.83(3-I-3)	-2084(2)	-1093(3-II-1)	848(3-I-1)
7	18	0.70(4-I-3)	-2.63(3-I-3)	-0.49(3-I-3)	-2191(2)	-592(3-II-1)	626(1)
7	19	-0.10(2)	-4.20(3-I-3)	-1.55(3-I-3)	164(3-II-3)	2326(3-II-3)	-595(1)
7	20	0.30(3-I-3)	-3.71(3-I-3)	-1.63(3-I-3)	-649(2)	-751(3-I-3)	-995(3-II-1)
7	21	0.38(3-I-3)	-3.29(3-I-3)	-1.52(3-I-3)	-1216(2)	-1316(1)	-914(3-II-1)
7	22	0.35(3-I-3)	-2.94(3-I-3)	-1.31(3-I-3)	-1599(2)	-1293(1)	-577(3-II-1)
7	23	-0.29(3-II-3)	-2.54(3-I-3)	-1.04(3-I-3)	-1861(2)	-752(1)	650(3-I-1)
7	24	-0.33(4-II-3)	-2.10(3-I-3)	-0.75(3-I-3)	-1958(2)	-323(3-I-3)	623(3-I-1)
7	25	0.10(4-I-3)	-3.55(3-I-2)	-1.89(3-I-3)	103(3-II-3)	1439(3-II-3)	-849(1)
7	26	0.26(3-I-3)	-3.05(3-I-3)	-1.89(3-I-3)	-362(3-I-1)	-465(3-I-3)	-1182(1)
7	27	0.20(3-I-3)	-2.74(3-I-3)	-1.68(3-I-3)	-576(3-I-1)	-747(1)	-1037(3-II-1)
7	28	-0.22(3-II-3)	-2.42(3-I-3)	-1.48(3-I-3)	-728(3-I-1)	-668(1)	-680(3-II-2)
7	29	-0.46(3-II-1)	-2.05(3-I-3)	-1.28(3-I-3)	-852(3-I-1)	-325(3-I-3)	528(3-I-2)
7	30	-0.47(4-I-3)	-1.96(4-I-3)	-0.94(3-I-3)	-919(3-I-1)	705(3-II-3)	656(3-I-2)
7	31	0.27(4-I-3)	-1.78(3-I-1)	-1.95(3-I-3)	205(1)	669(3-II-3)	-850(1)
7	32	-0.07(4-II-3)	-2.11(3-I-2)	-1.81(3-I-3)	602(1)	-144(3-I-3)	-1041(1)
7	33	-0.08(3-II-1)	-2.15(3-I-3)	-1.74(3-I-3)	1089(1)	-156(3-I-2)	-815(3-II-1)
7	34	-0.21(3-II-1)	-1.99(4-I-3)	-1.63(3-I-3)	1375(1)	70(3-II-2)	-493(3-II-1)
7	35	-0.65(3-II-2)	-2.21(4-I-3)	-1.43(3-I-3)	1662(3-II-1)	389(3-II-3)	366(3-I-2)
7	36	-1.15(4-I-3)	-2.65(4-I-3)	1.57(3-II-3)	2075(3-II-2)	1599(3-II-3)	655(3-I-3)
8	1	-0.79(3-II-3)	-3.10(3-II-3)	-1.32(3-II-3)	-234(1)	-143(3-II-3)	465(3-I-1)
8	2	-1.54(1)	-2.84(3-II-3)	-1.62(3-II-3)	-697(1)	-156(2)	482(3-I-1)
8	3	-2.46(1)	-2.41(3-II-3)	-1.99(3-II-3)	-1130(1)	-242(2)	384(3-I-1)
8	4	-2.58(1)	-1.81(3-II-3)	-2.18(3-II-3)	-1431(1)	-294(2)	190(3-I-1)
8	5	-2.43(1)	-1.39(4-I-3)	-1.98(3-II-3)	-1654(3-I-1)	-236(2)	-296(3-II-4)
8	6	-4.41(1)	-2.55(3-I-3)	2.36(3-I-3)	-1741(3-I-4)	233(4-I-3)	-404(1)
8	7	-0.57(3-II-3)	-2.19(3-II-3)	1.79(3-I-3)	-142(1)	110(4-II-3)	218(3-I-3)
8	8	-1.31(1)	-1.83(4-I-3)	1.97(3-I-3)	-481(1)	-190(2)	204(3-I-4)
8	9	-2.05(1)	-1.75(4-I-3)	-2.16(3-II-3)	-747(1)	-335(2)	145(3-I-4)
8	10	-2.37(1)	-1.93(4-I-3)	-2.41(3-II-3)	-842(1)	-412(2)	-98(3-II-1)
8	11	-2.94(1)	-2.26(1)	-2.37(3-II-3)	-706(1)	-295(2)	-182(3-II-1)
8	12	-6.08(1)	-1.42(1)	2.38(3-I-3)	-361(2)	460(4-I-3)	-168(3-II-1)
8	13	-0.57(3-I-3)	-2.18(3-I-3)	-1.79(3-II-3)	-142(1)	110(4-II-3)	-218(3-II-3)
8	14	-1.31(1)	-1.83(4-I-3)	-1.97(3-II-3)	-481(1)	-190(2)	-204(3-II-2)
8	15	-2.05(1)	-1.75(4-I-3)	2.16(3-I-3)	-747(1)	-335(2)	-145(3-II-2)
8	16	-2.37(1)	-1.93(4-I-3)	2.41(3-I-3)	-842(1)	-412(2)	98(3-I-1)
8	17	-2.94(1)	-2.26(1)	2.37(3-I-3)	-706(1)	-295(2)	182(3-I-1)
8	18	-6.08(1)	-1.42(1)	-2.38(3-II-3)	-361(2)	460(4-I-3)	168(3-I-1)
8	19	-0.79(3-I-3)	-3.10(3-I-3)	1.32(3-I-3)	-234(1)	-143(3-I-3)	-465(3-II-1)
8	20	-1.54(1)	-2.84(3-I-3)	1.62(3-I-3)	-697(1)	-156(2)	-482(3-II-1)
8	21	-2.46(1)	-2.41(3-I-3)	1.99(3-I-3)	-1131(1)	-242(2)	-384(3-II-1)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
8	22	-2.58(1)	-1.81(3-I-3)	2.18(3-I-3)	-1431(1)	-294(2)	-190(3-II-1)
8	23	-2.43(1)	-1.39(4-I-3)	1.98(3-I-3)	-1654(3-II-1)	-236(2)	296(3-I-2)
8	24	-4.41(1)	-2.55(3-II-3)	-2.36(3-II-3)	-1741(3-II-2)	233(4-I-3)	404(1)
9	1	-3.68(3-I-3)	-2.21(3-I-3)	0.99(3-I-3)	-1808(3-I-3)	-132(3-I-3)	223(3-I-3)
9	2	0.73(3-I-1)	-0.17(4-I-3)	1.10(3-I-3)	-1607(3-I-3)	-136(3-I-3)	231(3-I-3)
9	3	-4.44(2)	-0.61(1)	0.57(3-I-3)	-226(3-I-3)	403(1)	119(3-II-3)
9	4	1.67(1)	-0.32(3-I-3)	0.54(3-II-1)	-470(3-I-3)	-36(3-I-3)	120(3-II-3)
9	5	-4.44(2)	-0.61(1)	-0.57(3-II-3)	-226(3-II-3)	403(1)	-119(3-I-3)
9	6	1.67(1)	-0.32(3-II-3)	-0.54(3-I-1)	-470(3-II-3)	-36(3-II-3)	-120(3-I-3)
9	7	-3.68(3-II-3)	-2.21(3-II-3)	-0.99(3-II-3)	-1808(3-II-3)	-132(3-II-3)	-223(3-II-3)
9	8	0.73(3-II-1)	-0.17(4-I-3)	-1.10(3-II-3)	-1607(3-II-3)	-136(3-II-3)	-231(3-II-3)
10	1	3.21(3-I-3)	3.83(3-II-3)	1.06(3-II-3)	-2418(3-I-1)	-362(3-II-3)	258(3-II-3)
10	2	-1.19(3-II-2)	1.54(3-II-3)	-1.21(3-I-3)	-1450(3-II-3)	-231(2)	-230(3-I-3)
10	3	-0.94(3-II-3)	-0.85(3-I-3)	-0.67(3-I-3)	-1639(3-II-3)	-214(3-II-3)	-313(3-I-3)
10	4	-1.00(3-II-3)	-0.27(1)	-0.44(3-I-3)	-1984(3-II-3)	-214(3-II-3)	-294(3-I-3)
10	5	-1.53(3-II-1)	-2.93(3-I-3)	-1.97(3-I-3)	-1807(3-I-1)	-394(3-II-3)	253(3-II-3)
10	6	-1.11(2)	1.24(3-II-3)	1.15(3-II-3)	-1337(3-II-3)	-244(2)	-114(3-I-3)
10	7	-0.80(3-II-3)	-0.69(3-I-3)	0.79(3-II-3)	-1458(3-II-3)	-205(3-II-3)	-194(3-I-3)
10	8	-0.92(3-II-3)	-0.12(3-I-3)	-0.52(3-I-3)	-1690(3-II-3)	-152(3-II-3)	-174(3-I-3)
10	9	-1.83(3-II-1)	-2.86(3-I-3)	-2.40(3-I-3)	-1254(3-I-1)	-402(3-II-3)	250(2)
10	10	-1.04(2)	-1.25(3-I-3)	1.41(3-II-3)	-1163(3-II-3)	-263(2)	64(4-II-3)
10	11	-0.74(3-II-3)	-0.56(3-I-3)	0.98(3-II-3)	-1280(3-II-3)	-188(3-II-3)	-105(3-II-1)
10	12	-0.78(3-II-3)	-0.10(3-I-3)	-0.54(3-I-3)	-1429(3-II-3)	-106(3-II-3)	-84(3-II-1)
10	13	-2.45(1)	-2.22(3-I-3)	-2.45(3-I-3)	-926(2)	-427(2)	246(3-I-3)
10	14	-0.96(2)	-1.26(3-I-3)	1.55(3-II-3)	-979(3-II-3)	-293(2)	136(3-I-4)
10	15	-0.67(3-II-2)	-0.48(3-I-3)	1.11(3-II-3)	-1100(3-II-3)	-169(3-II-3)	-118(3-II-4)
10	16	-0.62(3-II-3)	-0.09(3-I-3)	-0.55(3-I-3)	-1185(3-II-3)	-72(3-II-3)	-101(3-II-4)
10	17	-2.90(1)	-1.47(3-I-3)	-2.28(3-I-3)	-738(2)	-454(2)	229(3-I-3)
10	18	-0.94(2)	-1.11(3-I-3)	1.62(3-II-3)	-885(2)	-320(2)	164(3-I-4)
10	19	-0.64(2)	-0.41(3-I-3)	1.17(3-II-3)	-919(3-II-3)	-147(3-II-3)	-129(3-II-4)
10	20	-0.44(3-II-2)	-0.08(1)	-0.55(3-I-3)	-949(3-II-3)	-44(3-II-3)	-117(3-II-3)
10	21	-3.10(1)	-0.83(4-II-3)	-2.01(3-I-3)	-652(2)	-465(2)	185(3-I-3)
10	22	-0.94(2)	-0.90(1)	1.63(3-II-3)	-839(2)	-335(2)	162(3-I-3)
10	23	-0.62(2)	-0.36(1)	1.18(3-II-3)	-853(2)	-142(1)	-134(3-II-3)
10	24	-0.28(3-II-2)	-0.09(1)	-0.54(3-I-3)	-766(2)	-20(3-II-2)	-122(3-II-3)
10	25	-3.10(1)	-0.83(4-II-3)	2.01(3-II-3)	-652(2)	-465(2)	-185(3-II-3)
10	26	-0.94(2)	-0.90(1)	-1.63(3-I-3)	-839(2)	-335(2)	-162(3-II-3)
10	27	-0.62(2)	-0.36(1)	-1.18(3-I-3)	-853(2)	-142(1)	134(3-I-3)
10	28	-0.28(3-I-4)	-0.09(1)	0.54(3-II-3)	-766(2)	-20(3-I-4)	122(3-I-3)
10	29	-2.90(1)	-1.47(3-II-3)	2.28(3-II-3)	-738(2)	-454(2)	-229(3-II-3)
10	30	-0.94(2)	-1.11(3-II-3)	-1.62(3-I-3)	-885(2)	-320(2)	-164(3-II-2)
10	31	-0.64(2)	-0.41(3-II-3)	-1.17(3-I-3)	-919(3-I-3)	-147(3-I-3)	129(3-I-2)
10	32	-0.44(3-I-4)	-0.08(1)	0.55(3-II-3)	-949(3-I-3)	-44(3-I-3)	117(3-I-3)
10	33	-2.45(1)	-2.22(3-II-3)	2.45(3-II-3)	-926(2)	-427(2)	-246(3-II-3)
10	34	-0.96(2)	-1.26(3-II-3)	-1.55(3-I-3)	-979(3-I-3)	-293(2)	-136(3-II-2)
10	35	-0.67(3-I-4)	-0.48(3-II-3)	-1.11(3-I-3)	-1100(3-I-3)	-169(3-I-3)	118(3-I-2)
10	36	-0.62(3-I-3)	-0.09(3-II-3)	0.55(3-II-3)	-1185(3-I-3)	-72(3-I-3)	101(3-I-2)
10	37	-1.83(3-I-1)	-2.86(3-II-3)	2.40(3-II-3)	-1255(3-II-1)	-402(3-I-3)	-250(2)
10	38	-1.04(2)	-1.25(3-II-3)	-1.41(3-I-3)	-1163(3-I-3)	-263(2)	-64(4-II-3)
10	39	-0.74(3-I-3)	-0.56(3-II-3)	-0.98(3-I-3)	-1280(3-I-3)	-188(3-I-3)	105(3-I-1)
10	40	-0.78(3-I-3)	-0.10(3-II-3)	0.54(3-II-3)	-1429(3-I-3)	-106(3-I-3)	84(3-I-1)
10	41	-1.53(3-I-1)	-2.93(3-II-3)	1.97(3-II-3)	-1807(3-II-1)	-394(3-I-3)	-253(3-I-3)
10	42	-1.11(2)	1.24(3-I-3)	-1.15(3-I-3)	-1337(3-I-3)	-244(2)	114(3-II-3)
10	43	-0.80(3-I-3)	-0.69(3-II-3)	-0.79(3-I-3)	-1458(3-I-3)	-205(3-I-3)	194(3-II-3)
10	44	-0.92(3-I-3)	-0.12(3-II-3)	0.52(3-II-3)	-1690(3-I-3)	-152(3-I-3)	174(3-II-3)
10	45	3.21(3-II-3)	3.83(3-I-3)	-1.06(3-I-3)	-2419(3-II-1)	-362(3-I-3)	-258(3-I-3)
10	46	-1.19(3-I-4)	1.54(3-I-3)	1.21(3-II-3)	-1450(3-I-3)	-231(2)	230(3-II-3)
10	47	-0.94(3-I-3)	-0.85(3-II-3)	0.67(3-II-3)	-1639(3-I-3)	-214(3-I-3)	313(3-II-3)
10	48	-1.00(3-I-3)	-0.27(1)	0.44(3-II-3)	-1984(3-I-3)	-214(3-I-3)	294(3-II-3)
11	1	-0.84(4-II-3)	-2.70(3-II-3)	1.26(4-I-3)	-847(3-II-1)	-1238(3-II-1)	961(3-II-3)
11	2	0.36(3-II-3)	-2.17(3-II-3)	0.46(3-II-3)	-550(3-II-1)	-193(3-II-1)	548(3-II-3)
11	3	0.52(3-II-3)	-0.98(3-II-3)	0.48(3-II-3)	-571(3-I-3)	103(3-II-3)	600(3-II-3)
11	4	1.00(3-II-3)	-0.34(3-II-3)	0.26(3-II-3)	-735(3-I-3)	132(3-II-3)	656(3-II-3)
11	5	0.65(4-I-3)	-2.47(3-II-3)	0.74(4-I-3)	1264(3-I-4)	-925(3-II-1)	464(3-II-3)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
11	6	0.18(4-I-3)	-1.56(3-II-3)	0.60(4-I-3)	912(3-I-1)	176(3-I-1)	741(3-II-3)
11	7	0.49(3-II-3)	-0.85(3-II-3)	0.34(4-I-3)	627(3-I-1)	155(3-II-3)	743(3-II-3)
11	8	0.98(3-II-3)	-0.19(3-II-3)	0.13(4-I-3)	568(3-II-3)	86(3-II-3)	681(3-II-3)
11	9	0.54(4-I-3)	-1.98(3-II-3)	0.55(3-I-3)	1901(2)	-331(3-II-1)	-625(3-I-3)
11	10	0.28(4-I-3)	-1.31(3-II-3)	0.54(3-I-3)	1382(2)	312(3-I-1)	-589(3-I-3)
11	11	0.42(3-II-3)	-0.69(3-II-3)	0.40(3-I-3)	1030(3-I-4)	261(3-I-4)	681(3-II-3)
11	12	0.96(3-II-3)	-0.16(3-II-3)	0.16(3-I-3)	923(3-I-4)	53(3-II-3)	667(3-II-3)
11	13	0.39(4-I-3)	-1.62(3-II-3)	0.67(3-I-3)	1739(2)	306(3-II-3)	-793(3-I-3)
11	14	0.33(4-I-3)	-1.09(3-II-3)	0.62(3-I-3)	1323(2)	464(2)	-809(3-I-3)
11	15	0.35(3-II-3)	-0.58(3-II-3)	0.50(3-I-3)	1080(3-I-3)	457(3-I-4)	559(3-II-3)
11	16	0.79(3-II-3)	-0.15(4-I-3)	0.23(3-I-3)	1082(3-I-3)	116(3-I-4)	592(3-II-3)
11	17	0.35(4-I-3)	-1.83(4-I-3)	0.78(3-I-3)	851(3-II-1)	586(3-II-3)	-925(3-I-3)
11	18	0.38(4-I-3)	-1.25(4-I-3)	-0.72(3-II-3)	748(2)	768(2)	-897(3-I-3)
11	19	0.32(4-I-3)	-0.64(4-I-3)	-0.62(3-II-3)	843(3-I-3)	692(3-I-4)	-458(3-I-3)
11	20	0.53(3-II-3)	-0.16(4-I-3)	-0.28(3-II-3)	969(3-I-3)	215(3-I-3)	454(3-II-3)
11	21	0.71(3-I-3)	-2.37(4-I-3)	-0.86(3-II-3)	-1398(3-I-1)	-1028(3-I-3)	-881(3-I-3)
11	22	0.49(4-I-3)	-1.40(4-I-3)	-0.71(3-II-3)	279(3-II-1)	1005(2)	-622(3-I-3)
11	23	0.31(4-I-3)	-0.75(4-I-3)	-0.68(3-II-3)	469(3-I-3)	908(3-I-4)	-339(3-I-3)
11	24	0.40(4-I-3)	-0.23(3-II-3)	-0.38(3-II-3)	-796(3-II-3)	-445(3-II-3)	170(3-II-2)
12	1	-0.23(3-II-3)	-1.66(4-I-3)	-0.83(4-I-3)	-1396(3-I-3)	-1302(3-I-3)	428(3-I-1)
12	2	0.24(4-I-3)	-0.96(4-I-3)	-0.56(3-II-3)	-444(3-I-1)	1044(2)	-232(3-I-3)
12	3	0.15(4-I-3)	-0.70(4-I-3)	-0.47(3-II-3)	-336(3-II-3)	1052(3-I-3)	-196(3-I-3)
12	4	-0.27(3-II-3)	-0.88(3-II-3)	-0.44(3-II-3)	-930(3-II-3)	-967(3-II-3)	-429(3-II-3)
12	5	0.49(3-I-3)	-0.42(3-I-3)	-0.51(3-I-3)	-224(3-I-3)	-1270(3-I-3)	359(3-I-1)
12	6	0.06(4-I-3)	-0.70(3-I-3)	-0.29(4-I-3)	-151(3-I-4)	964(2)	129(3-II-3)
12	7	-0.04(3-I-3)	-0.79(4-I-3)	-0.14(3-II-3)	-108(3-II-3)	1098(3-I-3)	-132(3-I-3)
12	8	0.09(3-I-3)	-0.67(4-I-3)	-0.15(3-II-3)	-154(3-II-3)	-1035(3-II-3)	-363(3-II-3)
13	1	-0.84(4-II-3)	-2.70(3-I-3)	1.26(4-I-3)	847(3-I-1)	1238(3-I-1)	-961(3-I-3)
13	2	0.36(3-I-3)	-2.17(3-I-3)	0.46(3-I-3)	549(3-I-1)	193(3-I-1)	-548(3-I-3)
13	3	0.52(3-I-3)	-0.98(3-I-3)	0.48(3-I-3)	571(3-II-3)	-103(3-I-3)	-600(3-I-3)
13	4	1.00(3-I-3)	-0.34(3-I-3)	0.26(3-I-3)	735(3-II-3)	-132(3-I-3)	-656(3-I-3)
13	5	0.65(4-I-3)	-2.47(3-I-3)	0.74(4-I-3)	-1264(3-II-2)	925(3-I-1)	-464(3-I-3)
13	6	0.18(4-I-3)	-1.56(3-I-3)	0.60(4-I-3)	-912(3-II-1)	-176(3-II-1)	-741(3-I-3)
13	7	0.49(3-I-3)	-0.85(3-I-3)	0.34(4-I-3)	-627(3-II-1)	-155(3-I-3)	-743(3-I-3)
13	8	0.98(3-I-3)	-0.19(3-I-3)	0.13(4-I-3)	-568(3-I-3)	-86(3-I-3)	-681(3-I-3)
13	9	0.53(4-I-3)	-1.98(3-I-3)	0.55(3-II-3)	-1902(2)	331(3-I-1)	625(3-II-3)
13	10	0.28(4-I-3)	-1.31(3-I-3)	0.54(3-II-3)	-1382(2)	-312(3-II-1)	589(3-II-3)
13	11	0.42(3-I-3)	-0.69(3-I-3)	0.40(3-II-3)	-1030(3-II-2)	-261(3-II-2)	-681(3-I-3)
13	12	0.96(3-I-3)	-0.16(3-I-3)	0.16(3-II-3)	-923(3-II-2)	-53(3-I-3)	-667(3-I-3)
13	13	0.39(4-I-3)	-1.62(3-I-3)	0.67(3-II-3)	-1739(2)	-306(3-I-3)	793(3-II-3)
13	14	0.33(4-I-3)	-1.09(3-I-3)	0.62(3-II-3)	-1323(2)	-464(2)	809(3-II-3)
13	15	0.35(3-I-3)	-0.58(3-I-3)	0.50(3-II-3)	-1080(3-II-3)	-457(3-II-2)	-559(3-I-3)
13	16	0.79(3-I-3)	-0.15(4-I-3)	0.23(3-II-3)	-1082(3-II-3)	-116(3-II-2)	-592(3-I-3)
13	17	0.35(4-I-3)	-1.83(4-I-3)	0.78(3-II-3)	-851(3-I-1)	-586(3-I-3)	925(3-II-3)
13	18	0.38(4-I-3)	-1.25(4-I-3)	-0.72(3-I-3)	-748(2)	-768(2)	897(3-II-3)
13	19	0.32(4-I-3)	-0.64(4-I-3)	-0.62(3-I-3)	-843(3-II-3)	-692(3-II-2)	458(3-II-3)
13	20	0.53(3-I-3)	-0.16(4-I-3)	-0.28(3-I-3)	-969(3-II-3)	-215(3-II-3)	-454(3-I-3)
13	21	0.71(3-II-3)	-2.37(4-I-3)	-0.86(3-I-3)	1398(3-II-1)	1028(3-II-3)	881(3-II-3)
13	22	0.49(4-I-3)	-1.40(4-I-3)	-0.71(3-I-3)	-278(3-I-1)	-1005(2)	622(3-II-3)
13	23	0.31(4-I-3)	-0.75(4-I-3)	-0.68(3-I-3)	-469(3-II-3)	-908(3-II-2)	339(3-II-3)
13	24	0.40(4-I-3)	-0.23(3-I-3)	-0.38(3-I-3)	796(3-I-3)	445(3-I-3)	-170(3-I-4)
14	1	-0.23(3-I-3)	-1.66(4-I-3)	-0.83(4-I-3)	1396(3-II-3)	1302(3-II-3)	-428(3-II-1)
14	2	0.24(4-I-3)	-0.96(4-I-3)	-0.56(3-I-3)	444(3-II-1)	-1044(2)	232(3-II-3)
14	3	0.15(4-I-3)	-0.70(4-I-3)	-0.47(3-I-3)	336(3-I-3)	-1052(3-II-3)	196(3-II-3)
14	4	-0.27(3-I-3)	-0.88(3-I-3)	-0.44(3-I-3)	930(3-I-3)	967(3-I-3)	429(3-I-3)
14	5	0.49(3-II-3)	-0.42(3-II-3)	-0.51(3-II-3)	224(3-II-3)	1270(3-II-3)	-359(3-II-1)
14	6	0.06(4-I-3)	-0.70(3-II-3)	-0.29(4-I-3)	151(3-II-2)	-964(2)	-129(3-I-3)
14	7	-0.04(3-II-3)	-0.79(4-I-3)	-0.14(3-I-3)	108(3-I-3)	-1098(3-II-3)	132(3-II-3)
14	8	0.09(3-II-3)	-0.67(4-I-3)	-0.15(3-I-3)	154(3-I-3)	1035(3-I-3)	363(3-I-3)
15	1	-2.30(2)	-1.14(3-II-3)	-0.71(3-II-3)	1809(3-II-3)	106(3-II-3)	138(3-II-3)
15	2	0.77(3-II-3)	0.31(3-II-3)	0.41(3-I-3)	1382(3-II-3)	48(3-II-3)	89(3-I-1)
15	3	-3.21(2)	0.25(3-II-3)	-0.38(3-II-3)	633(3-II-3)	9(4-I-3)	-128(3-II-3)
15	4	0.70(3-II-3)	-0.17(3-II-3)	0.36(3-I-3)	640(3-II-3)	13(4-I-3)	77(3-I-1)
15	5	-3.21(2)	0.25(3-I-3)	0.38(3-I-3)	633(3-I-3)	9(4-I-3)	128(3-I-3)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
15	6	0.70(3-I-3)	-0.17(3-I-3)	-0.36(3-II-3)	640(3-I-3)	13(4-I-3)	-77(3-II-1)
15	7	-2.30(2)	-1.14(3-I-3)	0.71(3-I-3)	1809(3-I-3)	106(3-I-3)	-138(3-I-3)
15	8	0.77(3-I-3)	0.31(3-I-3)	-0.41(3-II-3)	1382(3-I-3)	48(3-I-3)	-89(3-II-1)

Verifiche stato limite ultimo

Verifica dei Muri in calcestruzzo

Scenario di calcolo: **Set_NT_ 2018 A2_SLV_SLD_STR_GEO**

Simbologia:

Muro	Indice del muro in verifica
Nodi	[n1-n2-n3-n4...] Indici dei nodi di attacco del muro
Pann.X	Numero di pannelli in direzione locale X del muro(per muri a pannelli)
Pann.Y	Numero di pannelli in direzione locale Y del muro(per muri a pannelli)
Pann	Numero totale di pannelli (per muri a mesh)
Spess [cm]	Spessore del muro
Criterio	Criterio di verifica adottato per la verifica
Pannello	Indice del pannello
Nx [kg]	Sforzo in direzione x locale per metro lineare ($N_x = s_{xx} * \text{spessore}$)
Ny [kg]	Sforzo in direzione y locale per metro lineare ($N_y = s_{yy} * \text{spessore}$)
Nxy [kg]	Sforzo tagliante locale per metro lineare ($N_{xy} = s_{xy} * \text{spessore}$)
Mx [kg*m]	Momento in direzione x locale per metro lineare
My [kg*m]	Momento in direzione y locale per metro lineare
Mxy [kg*m]	Momento torcente locale per metro lineare
Ax [mq]	Armatura totale pannello in direzione x locale ⁽¹⁾
Ay [mq]	Armatura totale pannello in direzione y locale ⁽¹⁾
ϵ_c	Deformazione nel cls ⁽²⁾
ϵ_f	Deformazione nell'acciaio ⁽²⁾
Massimi	Armature massime riscontrate nel muro
Massimo	massima sigma ideale riscontrata nel muro
$\sigma_{id+}, \sigma_{id-}$ [kg/cmq]	$(\sigma_x^2 + \sigma_y^2 - \sigma_x * \sigma_y + 3 * \tau_{xy}^2)^{1/2}$ Tensioni ideali ai lembi della lastra (Acciaio)
$\sigma_{id+}, \sigma_{id-}$ [kg/cmq]	$(\sigma_x^2 + \sigma_y^2 - \sigma_x * \sigma_y + 3 * \tau_{xy}^2)^{1/2}$ Tensioni ideali ai lembi della lastra (Legno)
Fatt.Ampl.Sisma	Fattore moltiplicativo di gruppo per le azioni sismiche (solo se diverso da 1.0)
Cs	Coefficiente di sicurezza definito dal rapporto $ M_r(N) / M_d $ ($M_r(N)$ =Momento resistente corrispondente allo sforzo normale N, M_d =momento agente), quando richiesto dal criterio di verifica
ζ_E	Livello di sicurezza sismico definito come rapporto tra l'accelerazione sopportabile e l'accelerazione di progetto, quando richiesto dal criterio di verifica

Note Verifica muri:

⁽¹⁾: Le armature Ax ed Ay vanno intese come a metro lineare di pannello.

⁽²⁾:Le deformazioni sono stampate a meno del fattore 10^{-3} ; esse si riferiscono alla verifica considerando quali sollecitazioni di progetto $M_{x,d} = M_x \pm |M_{xy}|$, $M_{y,d} = M_y \pm |M_{xy}|$ scegliendo il segno in modo tale da rendere massimo in valore assoluto il relativo momento flettente, le sollecitazioni stampate si riferiscono alle sollecitazioni in una data combinazione riferite al sistema locale del pannello

Muro [Platea]: 1 - Nodi: [1-3-4-2]Pann=40Spess.=40 cm, Terreno=Terreno1, ,Criterio=CLS_Platee, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-15881	-1443	5089	-1974	-175	42	25.45	16.08	(3+4)-I-1	8.6
2	-10199	-1642	1653	-2674	-402	42	25.45	16.08	(3+4)-I-1	6.1
3	-9150	-1534	771	-2864	-385	45	25.45	16.08	(3+4)-I-1	5.6
4	-8769	-1287	498	-2906	-375	41	25.45	16.08	(3+4)-I-1	5.5
5	-8651	-1157	421	-2907	-368	37	25.45	16.08	(3+4)-I-1	5.5
6	-8514	-1103	406	-2893	-364	35	25.45	16.08	(3+4)-I-1	5.5
7	-8442	-1083	422	-2871	-360	35	25.45	16.08	(3+4)-I-1	5.6
8	-8364	-1072	462	-2845	-357	38	25.45	16.08	(3+4)-I-1	5.6
9	-8285	-1064	525	-2815	-353	43	25.45	16.08	(3+4)-I-1	5.7
10	-8204	-1058	612	-2782	-349	51	25.45	16.08	(3+4)-I-1	5.7
11	-8125	-1053	723	-2745	-337	62	25.45	16.08	(3+4)-I-1	5.8
12	-7952	-1051	768	-2704	-341	83	25.45	16.08	(3+4)-I-2	5.8
13	-7969	-1114	1699	-2622	-336	154	25.45	16.08	(3+4)-VII-2	5.8
14	-7969	-1128	1955	-2587	-333	180	25.45	16.08	(3+4)-VII-2	5.8
15	-7980	-1155	2218	-2537	-327	207	25.45	16.08	(3+4)-VII-2	5.9
16	-8015	-1201	2377	-2475	-321	233	25.45	16.08	(3+4)-V-2	6.0
17	-8137	-1271	2552	-2383	-311	264	25.45	16.08	(3+4)-V-2	6.1
18	-8557	-1336	2546	-2247	-300	293	25.45	16.08	(3+4)-V-2	6.4
19	-9492	-1156	2093	-2003	-289	314	25.45	16.08	(3+4)-V-2	7.1
20	-12677	-835	-797	-1451	-97	314	25.45	16.08	(3+4)-V-2	9.5
21	-15881	-1443	-5089	-1974	-175	-42	25.45	16.08	(3+4)-III-3	8.6
22	-10199	-1642	-1653	-2674	-402	-42	25.45	16.08	(3+4)-III-3	6.1
23	-9150	-1534	-771	-2864	-385	-45	25.45	16.08	(3+4)-III-3	5.6
24	-8769	-1287	-498	-2906	-375	-41	25.45	16.08	(3+4)-III-3	5.5
25	-8651	-1157	-421	-2907	-368	-37	25.45	16.08	(3+4)-III-3	5.5
26	-8514	-1103	-406	-2893	-364	-35	25.45	16.08	(3+4)-III-3	5.5
27	-8442	-1083	-422	-2871	-360	-35	25.45	16.08	(3+4)-III-3	5.6
28	-8364	-1072	-462	-2845	-357	-38	25.45	16.08	(3+4)-III-3	5.6
29	-8285	-1064	-525	-2816	-353	-43	25.45	16.08	(3+4)-III-3	5.7
30	-8204	-1058	-612	-2782	-349	-51	25.45	16.08	(3+4)-III-3	5.7
31	-8125	-1053	-723	-2745	-337	-62	25.45	16.08	(3+4)-III-3	5.8
32	-7952	-1051	-768	-2704	-341	-83	25.45	16.08	(3+4)-III-4	5.8
33	-7969	-1114	-1698	-2622	-336	-154	25.45	16.08	(3+4)-V-4	5.8
34	-7969	-1128	-1955	-2587	-333	-180	25.45	16.08	(3+4)-V-4	5.8
35	-7980	-1155	-2218	-2537	-327	-207	25.45	16.08	(3+4)-V-4	5.9
36	-8015	-1200	-2377	-2476	-321	-233	25.45	16.08	(3+4)-VII-4	6.0
37	-8137	-1270	-2553	-2383	-311	-264	25.45	16.08	(3+4)-VII-4	6.1
38	-8556	-1335	-2547	-2247	-300	-293	25.45	16.08	(3+4)-VII-4	6.4
39	-9491	-1154	-2096	-2003	-289	-314	25.45	16.08	(3+4)-VII-4	7.1
40	-12668	-831	794	-1451	-96	-313	25.45	16.08	(3+4)-VII-4	9.5
Massimi/minimi										
1							25.45			
1								16.08		
4										5.5

Muro [Platea]: 2 - Nodi: [4-6-5-2]Pann=26Spess.=40 cm, Terreno=Terreno1, ,Criterio=CLS_Platee, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	1034	-8688	195	-31	-2226	146	25.45	16.08	2	4.6
2	-594	-9725	-2263	-350	-2504	73	25.45	16.08	(3+4)-III-1	4.3
3	652	-10034	-4069	-207	-1640	127	25.45	16.08	(3+4)-III-1	6.3

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
4	521	-12973	-5844	-145	-1089	-232	25.45	16.08	(3+4)-VII-2	8.8
5	532	-13025	5867	-143	-1098	228	25.45	16.08	(3+4)-V-4	8.8
6	632	-10096	4021	-201	-1658	-112	25.45	16.08	(3+4)-I-3	6.3
7	-618	-9661	2232	-349	-2520	-70	25.45	16.08	(3+4)-I-3	4.3
8	1036	-8582	-213	-29	-2212	-135	25.45	16.08	2	4.7
9	17	-4460	2228	-15	-1423	171	25.45	16.08	(3+4)-V-3	6.5
10	-23	-2790	1864	154	-543	367	25.45	16.08	(3+4)-V-3	11
11	2327	-1144	-2102	9	434	-417	25.45	16.08	(3+4)-VII-1	12
12	2330	-1153	2104	14	435	414	25.45	16.08	(3+4)-V-3	12
13	-27	-2793	-1861	154	-544	-366	25.45	16.08	(3+4)-VII-1	11
14	23	-4505	-2236	-13	-1428	-163	25.45	16.08	(3+4)-VII-1	6.5
15	2401	-7147	3111	534	1157	425	25.45	16.08	(3+4)-V-3	6.8
16	1943	-7502	3576	275	1124	422	25.45	16.08	(3+4)-V-3	7.0
17	1914	-7119	3204	529	1025	416	25.45	16.08	(3+4)-VII-3	7.5
18	1932	-7072	-3236	539	1051	-418	25.45	16.08	(3+4)-V-1	7.3
19	1967	-7533	-3560	281	1138	-435	25.45	16.08	(3+4)-VII-1	6.9
20	2401	-7107	-3135	542	1155	-431	25.45	16.08	(3+4)-VII-1	6.8
21	2224	-6071	-3192	609	1014	-353	25.45	16.08	(3+4)-VII-1	7.8
22	2086	-4647	-2749	657	922	-319	25.45	16.08	(3+4)-VII-1	8.4
23	2108	-5935	-2885	714	1042	-466	25.45	16.08	(3+4)-V-1	7.0
24	2115	-5994	2881	712	1042	466	25.45	16.08	(3+4)-VII-3	7.0
25	2073	-4691	2762	658	918	313	25.45	16.08	(3+4)-V-3	8.5
26	2215	-6172	3190	604	1010	353	25.45	16.08	(3+4)-V-3	7.8
Massimi/minimi										
1							25.45			
1								16.08		
7										4.3

Muro : 3 - Nodi: [1-2-102-101], Pann.X=20, Pann.Y=6Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C20/25: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-155	-4893	-524	-582	-5450	-93	12.32	20.11	(3+4)-I-1	1.7
2	59	-7650	664	109	2682	60	12.32	20.11	(3+4)-III-3	3.5
3	78	-7762	544	104	2789	-70	12.32	20.11	(3+4)-III-3	3.4
4	31	-7217	118	87	2487	-47	12.32	20.11	1	3.8
5	-55	-1756	-54	81	2359	-20	12.32	20.11	(3+4)-III-1	3.8
6	525	-9883	90	-303	-3931	-21	12.32	20.11	(3+4)-I-4	2.5
7	-809	-3098	-788	-668	-5260	-30	12.32	20.11	(3+4)-I-1	1.8
8	173	-9456	1036	278	2603	-10	12.32	20.11	(3+4)-III-3	3.8
9	292	-8948	1083	283	2731	-51	12.32	20.11	(3+4)-III-3	3.5
10	75	-7578	263	249	2452	-5	12.32	20.11	1	4.0
11	-254	-1810	-235	257	2311	27	12.32	20.11	(3+4)-III-1	3.9
12	28	-8915	588	-503	-3873	-39	12.32	20.11	(3+4)-I-4	2.5
13	-528	-3292	-398	-633	-5129	-25	12.32	20.11	(3+4)-I-1	1.8
14	-105	-9806	1063	295	2549	-22	12.32	20.11	(3+4)-III-3	3.9
15	244	-9365	1235	315	2702	-55	12.32	20.11	(3+4)-III-3	3.6
16	12	-7668	287	292	2449	0	12.32	20.11	1	4.0
17	-489	-1867	-304	292	2287	40	12.32	20.11	(3+4)-III-1	3.9
18	779	-8858	611	-491	-3830	-13	12.32	20.11	(3+4)-I-4	2.6
19	-468	-3547	-370	-630	-5084	-11	12.32	20.11	(3+4)-I-1	1.8
20	-316	-9707	1279	303	2512	-25	12.32	20.11	(3+4)-III-3	3.9
21	165	-9370	1385	323	2682	-56	12.32	20.11	(3+4)-III-3	3.6
22	-39	-7668	279	307	2452	1	12.32	20.11	1	4.0
23	-731	-1954	-332	297	2264	39	12.32	20.11	(3+4)-III-1	4.0
24	1227	-8783	640	-484	-3788	-7	12.32	20.11	(3+4)-I-4	2.6
25	-467	-3703	-398	-629	-5053	-7	12.32	20.11	(3+4)-I-1	1.8
26	-330	-9621	1526	305	2483	-27	12.32	20.11	(3+4)-III-3	3.9

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
27	188	-9307	1558	326	2664	-57	12.32	20.11	(3+4)-III-3	3.6
28	-56	-7646	286	309	2456	1	12.32	20.11	1	4.0
29	-948	-2050	-374	294	2240	37	12.32	20.11	(3+4)-III-1	4.0
30	1628	-8677	682	-479	-3751	-6	12.32	20.11	(3+4)-I-4	2.6
31	-483	-3800	-434	-626	-5021	16	12.32	20.11	(3+4)-I-1	1.9
32	-290	-9599	1727	305	2458	-29	12.32	20.11	(3+4)-III-3	4.0
33	282	-9268	1715	327	2650	-44	12.32	20.11	(3+4)-III-3	3.7
34	-39	-7630	304	309	2458	0	12.32	20.11	1	4.0
35	-1150	-2124	-424	290	2216	37	12.32	20.11	(3+4)-III-1	4.1
36	2002	-8602	737	-476	-3717	-9	12.32	20.11	(3+4)-I-4	2.6
37	-501	-3870	-467	-623	-4986	17	12.32	20.11	(3+4)-I-1	1.9
38	-237	-9647	1890	303	2434	-33	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.0
39	410	-9259	1841	327	2636	-47	12.32	20.11	(3+4)-III-3	3.7
40	1	-7624	322	308	2459	-0	12.32	20.11	1	4.0
41	-1306	-2220	-449	288	2194	40	12.32	20.11	(3+4)-I-1	4.1
42	2371	-8563	796	-474	-3689	-13	12.32	20.11	(3+4)-I-4	2.6
43	-518	-3926	-491	-618	-4948	18	12.32	20.11	(3+4)-I-1	1.9
44	-161	-9693	2001	300	2408	-35	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.1
45	556	-9274	1938	326	2623	-50	12.32	20.11	(3+4)-III-3	3.7
46	55	-7627	338	308	2459	-0	12.32	20.11	1	4.0
47	-636	-2264	-488	287	2175	42	12.32	20.11	(3+4)-I-1	4.2
48	2747	-8530	848	-472	-3659	-17	12.32	20.11	(3+4)-I-4	2.7
49	-533	-3974	-501	-613	-4905	18	12.32	20.11	(3+4)-I-1	1.9
50	-76	-9754	2078	297	2380	-37	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.1
51	709	-9304	2008	324	2609	-53	12.32	20.11	(3+4)-III-3	3.7
52	119	-7634	348	308	2459	-0	12.32	20.11	1	4.0
53	-805	-2323	-516	285	2153	44	12.32	20.11	(3+4)-I-1	4.2
54	1985	-8473	885	-470	-3624	-20	12.32	20.11	(3+4)-I-4	2.7
55	-646	-4269	-1552	-607	-4856	13	12.32	20.11	(3+4)-I-2	1.9
56	11	-9823	2125	293	2349	-39	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.2
57	864	-9346	2055	321	2594	-56	12.32	20.11	(3+4)-III-3	3.7
58	189	-7645	350	308	2459	-0	12.32	20.11	1	4.0
59	-990	-2403	-529	283	2127	47	12.32	20.11	(3+4)-I-1	4.2
60	2382	-8387	900	-466	-3581	-20	12.32	20.11	(3+4)-I-4	2.7
61	-558	-4044	-461	-600	-4796	19	12.32	20.11	(3+4)-III-1	1.9
62	97	-9896	2141	288	2312	-41	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.2
63	1017	-9387	2076	318	2577	-60	12.32	20.11	(3+4)-III-3	3.7
64	263	-7660	343	308	2459	-0	12.32	20.11	1	4.0
65	-1183	-2494	-527	280	2096	50	12.32	20.11	(3+4)-I-1	4.3
66	2802	-8288	891	-461	-3531	-20	12.32	20.11	(3+4)-I-4	2.8
67	-565	-4060	-404	-592	-4733	19	12.32	20.11	(3+4)-III-1	2.0
68	-69	-10102	1006	283	2270	-51	12.32	20.11	(3+4)-III-4	4.3
69	754	-9666	970	316	2559	-71	12.32	20.11	(3+4)-III-4	3.8
70	343	-7679	327	308	2459	-0	12.32	20.11	1	4.0
71	-2226	-2861	-1458	278	2062	60	12.32	20.11	(3+4)-I-2	4.4
72	4342	-7884	1688	-456	-3475	-41	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.8
73	-566	-4143	-328	-583	-4662	18	12.32	20.11	(3+4)-III-1	2.0
74	19	-9969	936	278	2225	-54	12.32	20.11	(3+4)-III-4	4.4
75	914	-9428	902	313	2538	-76	12.32	20.11	(3+4)-III-4	3.8
76	432	-7703	299	309	2458	-1	12.32	20.11	1	4.0
77	-2357	-2624	-1459	276	2025	66	12.32	20.11	(3+4)-III-2	4.4
78	4742	-8123	1646	-451	-3414	-41	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.8
79	-627	-3938	-1415	-572	-4578	13	12.32	20.11	(3+4)-I-2	2.0
80	93	-9983	855	272	2173	-56	12.32	20.11	(3+4)-III-4	4.5
81	1053	-9421	824	311	2514	-82	12.32	20.11	(3+4)-III-4	3.8
82	535	-7734	261	310	2456	-1	12.32	20.11	1	4.0
83	-2484	-2720	-1462	274	1986	70	12.32	20.11	(3+4)-III-2	4.5
84	5121	-8043	1579	-445	-3344	-43	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.9
85	-601	-3827	-1338	-560	-4483	14	12.32	20.11	(3+4)-I-2	2.1
86	145	-9997	786	264	2113	-59	12.32	20.11	(3+4)-III-4	4.6
87	1160	-9398	754	308	2487	-89	12.32	20.11	(3+4)-III-4	3.8
88	662	-7764	217	311	2452	-1	12.32	20.11	1	4.0
89	-2563	-2813	-1469	271	1942	76	12.32	20.11	(3+4)-III-2	4.6
90	5473	-7961	1480	-435	-3265	-47	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.9

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
91	-656	-3591	3105	-544	-4360	-32	12.32	20.11	(3+4)-V-2	2.1
92	166	-10034	771	253	2046	-62	12.32	20.11	(3+4)-III-4	4.7
93	1232	-9388	770	300	2452	-95	12.32	20.11	(3+4)-I-4	3.9
94	823	-7778	177	309	2445	-0	12.32	20.11	1	4.0
95	-2546	-2878	-1481	267	1891	83	12.32	20.11	(3+4)-III-2	4.7
96	5813	-7892	-730	-423	-3176	-50	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.0
97	-614	-3341	3540	-530	-4253	-29	12.32	20.11	(3+4)-V-2	2.2
98	171	-10139	-1439	226	1975	-72	12.32	20.11	(3+4)-III-4	4.9
99	1235	-9409	-1403	272	2418	-102	12.32	20.11	(3+4)-I-4	3.9
100	1010	-7755	140	291	2436	7	12.32	20.11	1	4.0
101	-2369	-2916	559	256	1834	95	12.32	20.11	(3+4)-III-2	4.8
102	6208	-7769	-878	-406	-3075	-49	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.1
103	-616	-2919	3944	-516	-4146	-33	12.32	20.11	(3+4)-V-2	2.2
104	199	-10372	-1658	174	1906	-105	12.32	20.11	(3+4)-III-4	5.0
105	1195	-9537	-1679	195	2407	-119	12.32	20.11	(3+4)-III-4	3.9
106	1202	-7712	90	218	2447	23	12.32	20.11	1	3.9
107	-1913	-2926	664	224	1771	117	12.32	20.11	(3+4)-I-2	4.9
108	8568	-7706	-3391	-428	-2977	49	12.32	20.11	(3+4)-V-3	3.2
109	-774	-2648	1472	-507	-4091	18	12.32	20.11	(3+4)-I-2	2.2
110	178	-10608	-1914	120	1819	-199	12.32	20.11	(3+4)-III-4	5.0
111	1231	-9891	-1959	71	2428	-222	12.32	20.11	(3+4)-III-4	3.7
112	1361	-7642	65	37	2547	-17	12.32	20.11	1	3.8
113	-1220	-2345	1339	136	1757	144	12.32	20.11	(3+4)-I-2	4.8
114	8893	-7804	-3342	-598	-2912	182	12.32	20.11	(3+4)-V-3	3.1
115	-169	-3426	1178	-496	-4059	31	12.32	20.11	(3+4)-I-2	2.3
116	226	-10762	-1929	152	1655	-337	12.32	20.11	(3+4)-III-4	5.0
117	1323	-10353	-2014	83	2397	-455	12.32	20.11	(3+4)-III-4	3.5
118	1260	-7350	-132	30	2628	-313	12.32	20.11	1	3.3
119	4455	-9669	-1197	-1095	152	-336	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.9
120	5480	-13268	-3919	-2340	-3302	99	12.32	20.11	(3+4)-V-3	2.3
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
1										1.7

Muro : 4 - Nodi: [3-4-104-103], Pann.X=20, Pann.Y=6Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C20/25: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-155	-4893	-524	582	5450	93	12.32	20.11	(3+4)-III-3	1.7
2	59	-7650	664	-109	-2682	-60	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.5
3	78	-7762	544	-104	-2789	70	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.4
4	31	-7217	118	-87	-2487	47	12.32	20.11	1	3.8
5	-55	-1756	-54	-81	-2359	20	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.8
6	525	-9883	90	303	3931	21	12.32	20.11	(3+4)-III-2	2.5
7	-809	-3098	-788	668	5260	30	12.32	20.11	(3+4)-III-3	1.8
8	173	-9456	1036	-278	-2603	10	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.8
9	292	-8948	1083	-283	-2731	51	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.5
10	75	-7578	263	-249	-2452	5	12.32	20.11	1	4.0
11	-254	-1810	-235	-257	-2311	-27	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.9
12	28	-8915	588	503	3873	39	12.32	20.11	(3+4)-III-2	2.5
13	-528	-3292	-398	633	5129	25	12.32	20.11	(3+4)-III-3	1.8
14	-105	-9806	1063	-295	-2549	22	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.9
15	244	-9365	1235	-315	-2702	55	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.6
16	12	-7668	287	-292	-2449	-0	12.32	20.11	1	4.0
17	-489	-1867	-304	-292	-2287	-40	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.9
18	779	-8858	611	491	3830	13	12.32	20.11	(3+4)-III-2	2.6
19	-468	-3547	-370	630	5084	11	12.32	20.11	(3+4)-III-3	1.8

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
20	-316	-9707	1279	-303	-2512	25	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.9
21	165	-9370	1385	-323	-2682	56	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.6
22	-39	-7668	279	-307	-2452	-1	12.32	20.11	1	4.0
23	-730	-1954	-332	-297	-2264	-39	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.0
24	1227	-8783	640	484	3788	7	12.32	20.11	(3+4)-III-2	2.6
25	-467	-3703	-398	629	5053	7	12.32	20.11	(3+4)-III-3	1.8
26	-330	-9621	1526	-305	-2483	27	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.9
27	188	-9307	1558	-326	-2664	57	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.6
28	-56	-7646	286	-309	-2456	-1	12.32	20.11	1	4.0
29	-948	-2050	-374	-294	-2240	-37	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.0
30	1629	-8677	682	479	3751	6	12.32	20.11	(3+4)-III-2	2.6
31	-483	-3800	-434	626	5021	-16	12.32	20.11	(3+4)-III-3	1.9
32	-290	-9599	1727	-305	-2458	29	12.32	20.11	(3+4)-I-1	4.0
33	282	-9268	1715	-327	-2650	44	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.7
34	-39	-7630	304	-309	-2458	-0	12.32	20.11	1	4.0
35	-1150	-2124	-424	-290	-2216	-37	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.1
36	2002	-8602	737	476	3717	9	12.32	20.11	(3+4)-III-2	2.6
37	-501	-3870	-467	623	4986	-17	12.32	20.11	(3+4)-III-3	1.9
38	-237	-9647	1890	-303	-2434	33	12.32	20.11	(3+4)-III-1	4.0
39	411	-9259	1841	-327	-2636	47	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.7
40	1	-7624	322	-308	-2459	0	12.32	20.11	1	4.0
41	-1306	-2220	-448	-288	-2194	-40	12.32	20.11	(3+4)-III-3	4.1
42	2371	-8563	796	474	3689	13	12.32	20.11	(3+4)-III-2	2.6
43	-518	-3926	-491	618	4948	-18	12.32	20.11	(3+4)-III-3	1.9
44	-161	-9693	2001	-300	-2408	35	12.32	20.11	(3+4)-III-1	4.1
45	556	-9274	1938	-326	-2623	50	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.7
46	56	-7627	338	-308	-2459	0	12.32	20.11	1	4.0
47	-636	-2264	-488	-287	-2175	-42	12.32	20.11	(3+4)-III-3	4.2
48	2747	-8530	848	472	3659	17	12.32	20.11	(3+4)-III-2	2.7
49	-533	-3974	-501	613	4905	-18	12.32	20.11	(3+4)-III-3	1.9
50	-76	-9754	2078	-297	-2380	37	12.32	20.11	(3+4)-III-1	4.1
51	709	-9304	2008	-324	-2609	53	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.7
52	119	-7634	348	-308	-2459	0	12.32	20.11	1	4.0
53	-805	-2323	-516	-285	-2153	-44	12.32	20.11	(3+4)-III-3	4.2
54	1985	-8473	885	470	3624	20	12.32	20.11	(3+4)-III-2	2.7
55	-646	-4269	-1552	607	4856	-13	12.32	20.11	(3+4)-III-4	1.9
56	11	-9823	2125	-293	-2349	39	12.32	20.11	(3+4)-III-1	4.2
57	864	-9346	2055	-321	-2594	56	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.7
58	189	-7645	350	-308	-2459	0	12.32	20.11	1	4.0
59	-989	-2403	-529	-283	-2127	-47	12.32	20.11	(3+4)-III-3	4.2
60	2382	-8387	900	466	3581	20	12.32	20.11	(3+4)-III-2	2.7
61	-558	-4044	-461	600	4796	-19	12.32	20.11	(3+4)-I-3	1.9
62	97	-9896	2141	-288	-2312	41	12.32	20.11	(3+4)-III-1	4.2
63	1017	-9387	2076	-318	-2577	60	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.7
64	264	-7660	343	-308	-2459	0	12.32	20.11	1	4.0
65	-1182	-2494	-527	-280	-2096	-50	12.32	20.11	(3+4)-III-3	4.3
66	2802	-8288	891	461	3531	20	12.32	20.11	(3+4)-III-2	2.8
67	-565	-4060	-404	592	4733	-19	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.0
68	-69	-10102	1006	-283	-2270	51	12.32	20.11	(3+4)-I-2	4.3
69	754	-9666	970	-316	-2559	71	12.32	20.11	(3+4)-I-2	3.8
70	344	-7679	327	-308	-2459	0	12.32	20.11	1	4.0
71	-2226	-2861	-1458	-278	-2062	-60	12.32	20.11	(3+4)-III-4	4.4
72	4343	-7884	1688	456	3475	41	12.32	20.11	(3+4)-III-1	2.8
73	-566	-4143	-329	583	4662	-18	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.0
74	19	-9969	936	-278	-2225	54	12.32	20.11	(3+4)-I-2	4.4
75	914	-9428	902	-313	-2538	76	12.32	20.11	(3+4)-I-2	3.8
76	432	-7703	299	-309	-2458	1	12.32	20.11	1	4.0
77	-2356	-2624	-1459	-276	-2025	-66	12.32	20.11	(3+4)-I-4	4.4
78	4742	-8123	1646	451	3414	41	12.32	20.11	(3+4)-III-1	2.8
79	-627	-3938	-1415	572	4578	-13	12.32	20.11	(3+4)-III-4	2.0
80	93	-9983	855	-272	-2173	56	12.32	20.11	(3+4)-I-2	4.5
81	1053	-9421	824	-311	-2514	82	12.32	20.11	(3+4)-I-2	3.8
82	535	-7733	261	-310	-2456	1	12.32	20.11	1	4.0
83	-2484	-2720	-1462	-274	-1986	-70	12.32	20.11	(3+4)-I-4	4.5

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
84	5121	-8043	1579	445	3344	43	12.32	20.11	(3+4)-III-1	2.9
85	-601	-3827	-1338	560	4483	-14	12.32	20.11	(3+4)-III-4	2.1
86	145	-9997	786	-264	-2113	59	12.32	20.11	(3+4)-I-2	4.6
87	1160	-9398	754	-308	-2487	89	12.32	20.11	(3+4)-I-2	3.8
88	662	-7764	217	-311	-2452	1	12.32	20.11	1	4.0
89	-2562	-2813	-1469	-271	-1942	-76	12.32	20.11	(3+4)-I-4	4.6
90	5473	-7961	1480	435	3265	47	12.32	20.11	(3+4)-III-1	2.9
91	-656	-3591	3105	544	4360	32	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	2.1
92	166	-10034	770	-253	-2046	62	12.32	20.11	(3+4)-I-2	4.7
93	1232	-9388	769	-300	-2452	95	12.32	20.11	(3+4)-III-2	3.9
94	823	-7778	177	-309	-2445	0	12.32	20.11	1	4.0
95	-2546	-2878	-1481	-267	-1891	-83	12.32	20.11	(3+4)-I-4	4.7
96	5813	-7892	-730	423	3176	50	12.32	20.11	(3+4)-III-1	3.0
97	-614	-3341	3540	530	4253	29	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	2.2
98	171	-10140	-1439	-226	-1975	72	12.32	20.11	(3+4)-I-2	4.9
99	1235	-9409	-1404	-272	-2418	102	12.32	20.11	(3+4)-III-2	3.9
100	1010	-7755	139	-291	-2436	-7	12.32	20.11	1	4.0
101	-2369	-2916	559	-256	-1834	-95	12.32	20.11	(3+4)-I-4	4.8
102	6208	-7769	-878	406	3075	49	12.32	20.11	(3+4)-III-1	3.1
103	-616	-2920	3944	516	4146	33	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	2.2
104	198	-10372	-1658	-174	-1906	105	12.32	20.11	(3+4)-I-2	5.0
105	1194	-9538	-1679	-195	-2407	119	12.32	20.11	(3+4)-I-2	3.9
106	1202	-7713	89	-218	-2448	-23	12.32	20.11	1	3.9
107	-1913	-2926	664	-224	-1771	-117	12.32	20.11	(3+4)-III-4	4.9
108	8568	-7706	-3391	428	2977	-49	12.32	20.11	(3+4)-VII-1	3.2
109	-774	-2651	1472	507	4091	-17	12.32	20.11	(3+4)-III-4	2.2
110	178	-10609	-1915	-120	-1819	199	12.32	20.11	(3+4)-I-2	5.0
111	1231	-9892	-1960	-71	-2429	222	12.32	20.11	(3+4)-I-2	3.7
112	1361	-7642	64	-37	-2547	17	12.32	20.11	1	3.8
113	-1220	-2345	1338	-136	-1757	-144	12.32	20.11	(3+4)-III-4	4.8
114	8892	-7804	-3342	598	2912	-182	12.32	20.11	(3+4)-VII-1	3.1
115	-168	-3430	1175	496	4059	-31	12.32	20.11	(3+4)-III-4	2.3
116	226	-10764	-1930	-152	-1655	337	12.32	20.11	(3+4)-I-2	5.0
117	1323	-10354	-2016	-83	-2397	455	12.32	20.11	(3+4)-I-2	3.5
118	1260	-7351	-133	-30	-2628	313	12.32	20.11	1	3.3
119	4454	-9670	-1198	1095	-152	336	12.32	20.11	(3+4)-III-1	3.9
120	5479	-13269	-3919	2340	3302	-99	12.32	20.11	(3+4)-VII-1	2.3
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
1										1.7

Muro : 5 - Nodi: [101-103-104-102]Pann=240Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Solettone,
Materiale=C20/25: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-9656	-1531	86	5229	484	24	20.11	15.39	(3+4)-I-4	1.8
2	-6634	29	509	5199	651	12	20.11	15.39	(3+4)-I-4	1.7
3	-6474	1045	464	5116	638	25	20.11	15.39	(3+4)-I-4	1.7
4	-6551	1532	596	5068	635	27	20.11	15.39	(3+4)-I-4	1.8
5	-6640	1992	673	5021	631	30	20.11	15.39	(3+4)-I-4	1.8
6	-6695	2415	749	4982	627	35	20.11	15.39	(3+4)-I-4	1.8
7	-6744	2816	818	4950	623	40	20.11	15.39	(3+4)-I-4	1.8
8	-6786	2025	878	4917	619	43	20.11	15.39	(3+4)-I-4	1.8
9	-6815	2396	920	4875	614	44	20.11	15.39	(3+4)-I-4	1.8
10	-6837	2805	938	4822	610	42	20.11	15.39	(3+4)-I-4	1.8
11	-6894	3838	-3334	4628	594	-184	20.11	15.39	(3+4)-V-4	1.9
12	-6856	4894	1625	4695	599	92	20.11	15.39	(3+4)-I-3	1.9

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
13	-6994	5313	1589	4623	593	89	20.11	15.39	(3+4)-I-3	1.9
14	-7143	7142	-3023	4494	584	-163	20.11	15.39	(3+4)-V-3	1.9
15	-7398	7740	-3098	4422	578	-172	20.11	15.39	(3+4)-V-3	2.0
16	-7840	8191	-3210	4331	569	-184	20.11	15.39	(3+4)-V-3	2.0
17	-8510	8518	-3351	4236	563	-200	20.11	15.39	(3+4)-V-3	2.1
18	-8833	8983	-4384	4062	559	-207	20.11	15.39	(3+4)-V-3	2.1
19	-7902	12205	-3196	4360	636	-294	20.11	15.39	(3+4)-V-3	1.9
20	1592	29758	-5912	3845	484	110	20.11	15.39	(3+4)-V-3	2.0
21	-7450	4	344	3766	301	-50	20.11	15.39	(3+4)-III-4	2.4
22	-6247	5	215	3733	477	-30	20.11	15.39	(3+4)-III-4	2.4
23	-6499	997	547	3696	466	-24	20.11	15.39	(3+4)-III-4	2.4
24	-6530	1430	666	3663	464	-28	20.11	15.39	(3+4)-III-4	2.4
25	-6514	1826	779	3637	461	-28	20.11	15.39	(3+4)-III-4	2.4
26	-6490	2178	870	3610	458	-38	20.11	15.39	(3+4)-III-4	2.4
27	-6491	2514	950	3581	456	-33	20.11	15.39	(3+4)-III-4	2.5
28	-6496	1655	932	3552	453	-27	20.11	15.39	(3+4)-I-4	2.5
29	-6508	1969	981	3519	450	-27	20.11	15.39	(3+4)-I-4	2.5
30	-6521	2314	1004	3480	445	-33	20.11	15.39	(3+4)-I-4	2.5
31	-6536	2679	1002	3436	436	-37	20.11	15.39	(3+4)-I-4	2.6
32	-6505	3109	1000	3381	430	-39	20.11	15.39	(3+4)-III-4	2.6
33	-6498	3467	-1401	3325	424	-40	20.11	15.39	(3+4)-III-4	2.7
34	-6445	4960	-3806	3220	417	-86	20.11	15.39	(3+4)-VII-4	2.7
35	-6267	5425	-3851	3160	412	-94	20.11	15.39	(3+4)-VII-4	2.7
36	-5884	5737	-3868	3083	405	-102	20.11	15.39	(3+4)-VII-4	2.8
37	-5320	5944	-4101	2990	396	-110	20.11	15.39	(3+4)-VII-4	2.8
38	-4573	7021	-3988	2897	411	-127	20.11	15.39	(3+4)-V-3	2.9
39	-5894	9320	-7014	2897	470	-78	20.11	15.39	(3+4)-V-3	3.0
40	-10530	4589	-2300	2166	237	-210	20.11	15.39	(3+4)-VII-3	3.9
41	-6627	144	549	2649	143	2	20.11	15.39	(3+4)-III-3	3.4
42	-6149	-75	495	2606	332	25	20.11	15.39	(3+4)-III-3	3.4
43	-6267	117	835	2575	329	19	20.11	15.39	(3+4)-III-3	3.4
44	-6246	354	998	2539	326	21	20.11	15.39	(3+4)-III-3	3.5
45	-6225	578	1145	2507	322	21	20.11	15.39	(3+4)-III-3	3.5
46	-6215	801	1269	2478	318	18	20.11	15.39	(3+4)-III-3	3.6
47	-6219	1027	1366	2453	318	11	20.11	15.39	(3+4)-III-3	3.6
48	-6223	1268	1438	2429	318	2	20.11	15.39	(3+4)-III-3	3.7
49	-6213	2736	1495	2402	316	-3	20.11	15.39	(3+4)-III-3	3.7
50	-6186	3008	1535	2369	311	-3	20.11	15.39	(3+4)-III-3	3.7
51	-6147	3279	1548	2330	306	-5	20.11	15.39	(3+4)-III-3	3.8
52	-6039	2459	-1403	2287	285	-45	20.11	15.39	(3+4)-III-4	3.8
53	-5966	2747	-1381	2241	281	-48	20.11	15.39	(3+4)-III-4	3.9
54	-5871	2993	-1356	2188	293	-54	20.11	15.39	(3+4)-III-4	3.9
55	-5707	4269	-3907	2110	286	-91	20.11	15.39	(3+4)-VII-4	4.0
56	-5451	4507	-3923	2053	281	-102	20.11	15.39	(3+4)-VII-4	4.1
57	-4991	4540	-4069	1981	274	-112	20.11	15.39	(3+4)-VII-4	4.2
58	-4066	4426	-4644	1922	299	-109	20.11	15.39	(3+4)-VII-4	4.3
59	-3317	3176	-6302	1750	374	-82	20.11	15.39	(3+4)-VII-4	4.7
60	-16597	-2136	-1207	1122	-95	-399	20.11	15.39	(3+4)-V-3	6.5
61	-6201	98	436	1712	63	-27	20.11	15.39	(3+4)-III-3	5.1
62	-6201	-56	468	1661	208	13	20.11	15.39	(3+4)-III-3	5.3
63	-5992	15	756	1626	213	6	20.11	15.39	(3+4)-III-3	5.4
64	-5964	196	940	1587	209	9	20.11	15.39	(3+4)-III-3	5.6
65	-5948	366	1098	1548	203	9	20.11	15.39	(3+4)-III-3	5.7
66	-5934	534	1229	1518	199	7	20.11	15.39	(3+4)-III-3	5.8
67	-5933	707	1324	1498	200	1	20.11	15.39	(3+4)-III-3	5.9
68	-5929	894	1390	1483	202	-7	20.11	15.39	(3+4)-III-3	5.9
69	-5909	2297	1443	1462	200	-12	20.11	15.39	(3+4)-III-3	6.0
70	-5872	2512	1485	1434	195	-13	20.11	15.39	(3+4)-III-3	6.1
71	-5826	2721	-1058	1400	189	-15	20.11	15.39	(3+4)-III-3	6.3
72	-5704	1821	-1391	1364	162	-49	20.11	15.39	(3+4)-III-4	6.3
73	-5718	2045	-1363	1328	185	-54	20.11	15.39	(3+4)-III-4	6.4
74	-5641	2233	-1332	1289	180	-61	20.11	15.39	(3+4)-III-4	6.5
75	-5513	3147	-3937	1232	174	-96	20.11	15.39	(3+4)-VII-4	6.6
76	-5343	3296	-3929	1195	171	-110	20.11	15.39	(3+4)-VII-4	6.7

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
77	-4940	3211	-4004	1149	168	-122	20.11	15.39	(3+4)-VII-4	6.9
78	-3982	2643	-4226	1106	195	-121	20.11	15.39	(3+4)-VII-4	7.1
79	-2442	-437	-4705	891	254	-173	20.11	15.39	(3+4)-VII-4	8.0
80	-18425	-4831	-742	495	-329	-460	20.11	15.39	(3+4)-VII-4	8.8
81	-4572	355	-190	-1177	11	-60	20.11	15.39	(3+4)-IV-2	7.1
82	-4595	204	-445	-1125	-156	13	20.11	15.39	(3+4)-III-2	7.7
83	-4660	320	-621	-1097	-151	8	20.11	15.39	(3+4)-III-2	7.9
84	-4717	407	-822	-1057	-142	5	20.11	15.39	(3+4)-III-2	8.2
85	-4755	468	-1002	-1015	-133	4	20.11	15.39	(3+4)-III-2	8.6
86	-4773	514	-1142	-984	-127	5	20.11	15.39	(3+4)-III-2	8.8
87	-4764	547	-1235	-968	-129	9	20.11	15.39	(3+4)-III-2	8.9
88	-4749	566	-1292	-961	-132	15	20.11	15.39	(3+4)-III-2	9.0
89	-4744	-628	-1337	-947	-130	20	20.11	15.39	(3+4)-III-2	9.0
90	-4749	-640	1208	-925	-124	22	20.11	15.39	(3+4)-III-2	9.2
91	-4755	-651	1196	-897	-118	26	20.11	15.39	(3+4)-III-2	9.5
92	-4833	-668	1430	-870	-116	33	20.11	15.39	(3+4)-III-2	9.7
93	-4748	383	1157	-846	-115	56	20.11	15.39	(3+4)-III-1	9.7
94	-4760	-86	3747	-808	-111	85	20.11	15.39	(3+4)-VII-1	9.8
95	-4760	-258	4025	-788	-106	102	20.11	15.39	(3+4)-V-1	9.8
96	-4688	-473	3902	-771	-105	117	20.11	15.39	(3+4)-V-1	9.8
97	-4375	-829	3225	-754	-103	129	20.11	15.39	(3+4)-VII-1	9.8
98	-3583	-1843	2336	-723	-105	147	20.11	15.39	(3+4)-VII-1	9.9
99	-3632	-3793	1174	-594	-198	238	20.11	15.39	(3+4)-VII-1	10
100	-17884	-4343	-1075	126	-393	-479	20.11	15.39	(3+4)-VII-4	7.9
101	-4576	356	30	-1264	7	-5	20.11	15.39	(3+4)-IV-2	6.9
102	-4734	829	363	-1136	-170	-23	20.11	15.39	(3+4)-VIII-2	7.5
103	-4764	1194	80	-1047	-174	25	20.11	15.39	(3+4)-IV-2	8.1
104	-4868	1565	110	-926	-154	26	20.11	15.39	(3+4)-IV-2	9.2
105	-4968	1863	158	-807	-126	26	20.11	15.39	(3+4)-IV-2	11
106	-6831	303	4	-839	-102	-0	20.11	15.39	2	11
107	-6826	318	3	-838	-102	-0	20.11	15.39	2	11
108	-6818	327	2	-837	-102	-0	20.11	15.39	2	11
109	-6807	335	3	-837	-102	-0	20.11	15.39	2	11
110	-6793	344	3	-837	-102	-0	20.11	15.39	2	11
111	-6778	357	3	-837	-102	-0	20.11	15.39	2	11
112	-6760	371	4	-837	-102	0	20.11	15.39	2	11
113	-6741	386	3	-837	-102	0	20.11	15.39	2	11
114	-6719	396	2	-837	-103	-0	20.11	15.39	2	11
115	-6681	394	-1	-836	-104	-0	20.11	15.39	2	11
116	-6558	334	-17	-833	-108	-1	20.11	15.39	2	11
117	-6112	-3	-89	-820	-114	-2	20.11	15.39	2	11
118	-4900	-1476	-331	-792	-123	-5	20.11	15.39	2	11
119	-3381	-3591	1814	-502	-140	283	20.11	15.39	(3+4)-VII-1	11
120	-16618	-3772	-1742	-74	-395	-441	20.11	15.39	(3+4)-V-4	8.2
121	-4576	356	-30	-1264	7	5	20.11	15.39	(3+4)-II-4	6.9
122	-4734	829	-363	-1136	-170	23	20.11	15.39	(3+4)-VI-4	7.5
123	-4764	1194	-80	-1047	-174	-25	20.11	15.39	(3+4)-II-4	8.1
124	-4868	1565	-110	-926	-154	-26	20.11	15.39	(3+4)-II-4	9.2
125	-4968	1863	-158	-807	-126	-26	20.11	15.39	(3+4)-II-4	11
126	-6831	303	-4	-839	-102	0	20.11	15.39	2	11
127	-6826	318	-3	-838	-102	0	20.11	15.39	2	11
128	-6818	327	-2	-837	-102	0	20.11	15.39	2	11
129	-6807	335	-2	-837	-102	0	20.11	15.39	2	11
130	-6793	344	-3	-837	-102	0	20.11	15.39	2	11
131	-6778	357	-3	-837	-102	0	20.11	15.39	2	11
132	-6760	371	-4	-837	-102	-0	20.11	15.39	2	11
133	-6741	386	-3	-837	-102	-0	20.11	15.39	2	11
134	-6719	396	-2	-837	-103	0	20.11	15.39	2	11
135	-6681	394	1	-836	-104	0	20.11	15.39	2	11
136	-6558	334	17	-833	-108	1	20.11	15.39	2	11
137	-6112	-3	89	-820	-114	2	20.11	15.39	2	11
138	-4900	-1476	330	-792	-123	5	20.11	15.39	2	11
139	-3381	-3591	-1814	-502	-140	-283	20.11	15.39	(3+4)-V-3	11
140	-16618	-3772	1742	-74	-395	441	20.11	15.39	(3+4)-VII-2	8.2

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
141	-4572	355	190	-1177	11	60	20.11	15.39	(3+4)-II-4	7.1
142	-4595	204	445	-1125	-156	-13	20.11	15.39	(3+4)-I-4	7.7
143	-4660	320	621	-1097	-151	-8	20.11	15.39	(3+4)-I-4	7.9
144	-4717	407	822	-1057	-142	-5	20.11	15.39	(3+4)-I-4	8.2
145	-4755	468	1003	-1015	-133	-4	20.11	15.39	(3+4)-I-4	8.6
146	-4773	514	1142	-984	-127	-5	20.11	15.39	(3+4)-I-4	8.8
147	-4764	548	1235	-968	-129	-9	20.11	15.39	(3+4)-I-4	8.9
148	-4749	566	1292	-961	-132	-15	20.11	15.39	(3+4)-I-4	9.0
149	-4744	-628	1337	-947	-130	-20	20.11	15.39	(3+4)-I-4	9.0
150	-4749	-640	-1208	-925	-124	-22	20.11	15.39	(3+4)-I-4	9.2
151	-4755	-651	-1196	-897	-118	-26	20.11	15.39	(3+4)-I-4	9.5
152	-4833	-668	-1430	-870	-116	-33	20.11	15.39	(3+4)-I-4	9.7
153	-4748	383	-1157	-846	-115	-56	20.11	15.39	(3+4)-I-3	9.7
154	-4760	-86	-3747	-808	-111	-84	20.11	15.39	(3+4)-V-3	9.8
155	-4760	-258	-4026	-788	-106	-102	20.11	15.39	(3+4)-VII-3	9.8
156	-4688	-472	-3902	-771	-105	-117	20.11	15.39	(3+4)-VII-3	9.8
157	-4375	-829	-3225	-754	-103	-129	20.11	15.39	(3+4)-V-3	9.8
158	-3583	-1843	-2337	-723	-105	-147	20.11	15.39	(3+4)-V-3	9.9
159	-3632	-3793	-1174	-594	-198	-238	20.11	15.39	(3+4)-V-3	10
160	-17885	-4343	1075	126	-393	479	20.11	15.39	(3+4)-V-2	7.9
161	-6201	98	-436	1712	63	27	20.11	15.39	(3+4)-I-1	5.1
162	-6201	-56	-468	1661	208	-13	20.11	15.39	(3+4)-I-1	5.3
163	-5992	15	-756	1626	213	-6	20.11	15.39	(3+4)-I-1	5.4
164	-5964	196	-940	1587	209	-9	20.11	15.39	(3+4)-I-1	5.6
165	-5948	366	-1098	1548	203	-9	20.11	15.39	(3+4)-I-1	5.7
166	-5934	534	-1229	1518	199	-7	20.11	15.39	(3+4)-I-1	5.8
167	-5933	707	-1324	1498	200	-1	20.11	15.39	(3+4)-I-1	5.9
168	-5929	894	-1390	1483	202	7	20.11	15.39	(3+4)-I-1	5.9
169	-5909	2298	-1443	1462	200	12	20.11	15.39	(3+4)-I-1	6.0
170	-5872	2512	-1485	1434	195	13	20.11	15.39	(3+4)-I-1	6.1
171	-5826	2721	1058	1400	189	15	20.11	15.39	(3+4)-I-1	6.3
172	-5704	1821	1391	1364	162	49	20.11	15.39	(3+4)-I-2	6.3
173	-5718	2045	1363	1328	185	54	20.11	15.39	(3+4)-I-2	6.4
174	-5641	2233	1332	1289	180	61	20.11	15.39	(3+4)-I-2	6.5
175	-5513	3147	3937	1232	174	96	20.11	15.39	(3+4)-V-2	6.6
176	-5343	3296	3929	1195	171	110	20.11	15.39	(3+4)-V-2	6.7
177	-4940	3211	4004	1149	168	122	20.11	15.39	(3+4)-V-2	6.9
178	-3982	2643	4225	1106	195	121	20.11	15.39	(3+4)-V-2	7.1
179	-2442	-437	4705	891	254	173	20.11	15.39	(3+4)-V-2	8.0
180	-18426	-4831	742	495	-329	460	20.11	15.39	(3+4)-V-2	8.8
181	-6627	144	-549	2649	143	-2	20.11	15.39	(3+4)-I-1	3.4
182	-6149	-75	-495	2606	332	-25	20.11	15.39	(3+4)-I-1	3.4
183	-6267	117	-835	2575	329	-19	20.11	15.39	(3+4)-I-1	3.4
184	-6246	354	-998	2539	326	-21	20.11	15.39	(3+4)-I-1	3.5
185	-6225	578	-1144	2507	322	-21	20.11	15.39	(3+4)-I-1	3.5
186	-6215	801	-1269	2478	318	-18	20.11	15.39	(3+4)-I-1	3.6
187	-6219	1027	-1366	2453	318	-11	20.11	15.39	(3+4)-I-1	3.6
188	-6223	1268	-1438	2429	318	-2	20.11	15.39	(3+4)-I-1	3.7
189	-6213	2736	-1495	2402	316	3	20.11	15.39	(3+4)-I-1	3.7
190	-6186	3008	-1535	2369	311	3	20.11	15.39	(3+4)-I-1	3.7
191	-6147	3279	-1548	2330	306	5	20.11	15.39	(3+4)-I-1	3.8
192	-6038	2459	1403	2287	285	45	20.11	15.39	(3+4)-I-2	3.8
193	-5966	2747	1381	2241	281	48	20.11	15.39	(3+4)-I-2	3.9
194	-5871	2993	1356	2188	293	54	20.11	15.39	(3+4)-I-2	3.9
195	-5707	4270	3907	2110	286	91	20.11	15.39	(3+4)-V-2	4.0
196	-5451	4507	3923	2053	281	102	20.11	15.39	(3+4)-V-2	4.1
197	-4991	4540	4069	1981	274	112	20.11	15.39	(3+4)-V-2	4.2
198	-4066	4426	4644	1922	299	109	20.11	15.39	(3+4)-V-2	4.3
199	-3317	3176	6302	1750	374	82	20.11	15.39	(3+4)-V-2	4.7
200	-16598	-2136	1207	1122	-95	399	20.11	15.39	(3+4)-VII-1	6.5
201	-7450	4	-344	3766	301	50	20.11	15.39	(3+4)-I-2	2.4
202	-6247	5	-215	3733	477	30	20.11	15.39	(3+4)-I-2	2.4
203	-6499	997	-547	3696	466	24	20.11	15.39	(3+4)-I-2	2.4
204	-6530	1430	-666	3663	464	28	20.11	15.39	(3+4)-I-2	2.4

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
205	-6514	1826	-779	3637	461	28	20.11	15.39	(3+4)-I-2	2.4
206	-6490	2178	-870	3610	458	38	20.11	15.39	(3+4)-I-2	2.4
207	-6491	2514	-950	3581	456	33	20.11	15.39	(3+4)-I-2	2.5
208	-6496	1655	-932	3552	453	27	20.11	15.39	(3+4)-III-2	2.5
209	-6508	1969	-981	3519	450	27	20.11	15.39	(3+4)-III-2	2.5
210	-6521	2314	-1004	3480	445	33	20.11	15.39	(3+4)-III-2	2.5
211	-6536	2680	-1002	3436	436	37	20.11	15.39	(3+4)-III-2	2.6
212	-6505	3109	-1000	3381	430	39	20.11	15.39	(3+4)-I-2	2.6
213	-6498	3467	1400	3325	424	40	20.11	15.39	(3+4)-I-2	2.7
214	-6445	4960	3806	3220	417	86	20.11	15.39	(3+4)-V-2	2.7
215	-6267	5426	3851	3160	412	94	20.11	15.39	(3+4)-V-2	2.7
216	-5884	5737	3868	3083	405	102	20.11	15.39	(3+4)-V-2	2.8
217	-5320	5944	4101	2990	396	110	20.11	15.39	(3+4)-V-2	2.8
218	-4573	7021	3988	2897	411	127	20.11	15.39	(3+4)-VII-1	2.9
219	-5894	9320	7014	2897	470	78	20.11	15.39	(3+4)-VII-1	3.0
220	-10531	4589	2300	2166	237	210	20.11	15.39	(3+4)-V-1	3.9
221	-9656	-1531	-86	5229	484	-24	20.11	15.39	(3+4)-III-2	1.8
222	-6634	29	-509	5199	651	-12	20.11	15.39	(3+4)-III-2	1.7
223	-6474	1045	-464	5116	638	-25	20.11	15.39	(3+4)-III-2	1.7
224	-6551	1532	-596	5068	635	-27	20.11	15.39	(3+4)-III-2	1.8
225	-6640	1992	-673	5021	631	-30	20.11	15.39	(3+4)-III-2	1.8
226	-6695	2415	-749	4982	627	-35	20.11	15.39	(3+4)-III-2	1.8
227	-6744	2817	-818	4950	623	-40	20.11	15.39	(3+4)-III-2	1.8
228	-6786	2025	-878	4917	619	-43	20.11	15.39	(3+4)-III-2	1.8
229	-6815	2396	-920	4875	614	-44	20.11	15.39	(3+4)-III-2	1.8
230	-6837	2805	-938	4822	610	-42	20.11	15.39	(3+4)-III-2	1.8
231	-6894	3838	3334	4628	594	184	20.11	15.39	(3+4)-VII-2	1.9
232	-6856	4894	-1625	4695	599	-92	20.11	15.39	(3+4)-III-1	1.9
233	-6994	5314	-1589	4623	593	-89	20.11	15.39	(3+4)-III-1	1.9
234	-7143	7143	3023	4494	584	163	20.11	15.39	(3+4)-VII-1	1.9
235	-7398	7740	3098	4422	578	172	20.11	15.39	(3+4)-VII-1	2.0
236	-7840	8191	3210	4331	569	184	20.11	15.39	(3+4)-VII-1	2.0
237	-8510	8518	3351	4236	563	200	20.11	15.39	(3+4)-VII-1	2.1
238	-8833	8983	4384	4062	559	207	20.11	15.39	(3+4)-VII-1	2.1
239	-7902	12204	3196	4360	636	294	20.11	15.39	(3+4)-VII-1	1.9
240	1591	29756	5911	3845	484	-110	20.11	15.39	(3+4)-VII-1	2.0
Massimi/minimi										
1							20.11			
1								15.39		
222										1.7

Muro : 6 - Nodi: [2-5-105-102], Pann.X=6, Pann.Y=6Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C20/25: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-26	-3174	984	-463	-3961	66	12.32	20.11	(3+4)-I-2	2.3
2	349	-11089	-1302	284	1441	-384	12.32	20.11	(3+4)-III-4	5.5
3	1344	-10575	-1338	394	2248	-623	12.32	20.11	(3+4)-III-4	3.5
4	1068	-7080	-521	637	2519	-599	12.32	20.11	1	3.1
5	3558	-10801	-571	-354	385	-1087	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.0
6	3490	-10068	828	-966	-2640	-907	12.32	20.11	(3+4)-III-4	2.8
7	-386	-2380	720	-358	-3576	155	12.32	20.11	(3+4)-I-2	2.5
8	454	-11319	-1550	439	1213	-249	12.32	20.11	(3+4)-III-4	6.9
9	1242	-10401	-1521	757	1992	-555	12.32	20.11	(3+4)-III-4	3.9
10	866	-6817	-918	1325	2207	-537	12.32	20.11	1	3.2
11	1166	-5790	-576	1521	1223	-929	12.32	20.11	1	2.4
12	1631	-4993	250	1586	-206	-674	12.32	20.11	1	2.6
13	-552	-827	2541	-241	-3001	321	12.32	20.11	(3+4)-V-2	2.7

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
14	254	-8427	-1490	644	450	472	12.32	20.11	1	5.4
15	-554	-710	466	947	1047	649	12.32	20.11	(3+4)-I-2	3.8
16	1688	-9675	-2373	1387	1414	-678	12.32	20.11	(3+4)-III-3	2.9
17	611	-5499	-853	2080	1075	-596	12.32	20.11	1	2.2
18	704	-4704	-84	2189	264	-626	12.32	20.11	1	2.1
19	-266	-474	2625	-163	-2317	537	12.32	20.11	(3+4)-V-2	3.2
20	417	-7605	-1959	648	392	884	12.32	20.11	1	3.9
21	468	-6619	-1918	1214	1315	601	12.32	20.11	1	3.3
22	1086	-8615	-2878	1370	1041	-410	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.3
23	906	-7385	-2136	1567	516	-654	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.7
24	-8	-4456	-275	1956	214	-602	12.32	20.11	1	2.4
25	-68	178	2545	-103	-1432	717	12.32	20.11	(3+4)-V-2	4.2
26	447	-5982	-2330	352	263	1182	12.32	20.11	1	3.9
27	189	-5670	-1658	551	744	827	12.32	20.11	2	4.4
28	499	-7383	-3357	734	573	-214	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.4
29	74	-6329	-2756	859	279	-520	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.4
30	115	-4045	-1851	929	141	-657	12.32	20.11	(3+4)-III-4	3.8
31	574	-2767	-2228	-205	-450	850	12.32	20.11	1	5.7
32	-134	-3519	-1817	-602	17	1040	12.32	20.11	1	3.7
33	-114	-3976	-1567	-1089	102	705	12.32	20.11	1	3.4
34	-582	-129	1789	-1368	-68	497	12.32	20.11	(3+4)-I-2	3.3
35	-1875	-996	2170	-1675	-372	268	12.32	20.11	(3+4)-I-2	3.2
36	-330	-3924	4606	-2057	-1609	88	12.32	20.11	(3+4)-V-2	2.8
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
18										2.1

Muro : 7 - Nodi: [4-6-106-104], Pann.X=6, Pann.Y=6Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C20/25: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pann.	Nx kg	Ny kg	Nxy kg	Mx kg*m	My kg*m	Mxy kg*m	Ax cmq	Ay cmq	C	Cs
1	-26	-3169	978	462	3958	-65	12.32	20.11	(3+4)-III-4	2.3
2	349	-11089	-1305	-284	-1442	383	12.32	20.11	(3+4)-I-2	5.5
3	1343	-10574	-1340	-395	-2249	623	12.32	20.11	(3+4)-I-2	3.5
4	1066	-7079	-522	-638	-2519	599	12.32	20.11	1	3.1
5	3557	-10801	-572	354	-385	1087	12.32	20.11	(3+4)-III-1	4.0
6	3488	-10068	828	966	2640	907	12.32	20.11	(3+4)-I-2	2.8
7	-388	-2365	716	357	3573	-155	12.32	20.11	(3+4)-III-4	2.5
8	451	-11312	-1553	-440	-1214	249	12.32	20.11	(3+4)-I-2	6.9
9	1240	-10398	-1522	-757	-1992	555	12.32	20.11	(3+4)-I-2	3.9
10	864	-6815	-918	-1325	-2207	537	12.32	20.11	1	3.2
11	1164	-5789	-576	-1522	-1223	929	12.32	20.11	1	2.4
12	1629	-4992	250	-1586	206	674	12.32	20.11	1	2.6
13	-552	-822	2553	241	3000	-322	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	2.7
14	250	-8421	-1485	-644	-451	-472	12.32	20.11	1	5.4
15	-555	-708	467	-948	-1047	-649	12.32	20.11	(3+4)-III-4	3.8
16	1686	-9673	-2372	-1388	-1414	678	12.32	20.11	(3+4)-I-1	2.9
17	609	-5498	-853	-2080	-1075	596	12.32	20.11	1	2.2
18	702	-4703	-84	-2189	-264	626	12.32	20.11	1	2.1
19	-268	-480	2627	163	2317	-538	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	3.2
20	418	-7606	-1954	-648	-392	-884	12.32	20.11	1	3.9
21	467	-6619	-1916	-1214	-1316	-601	12.32	20.11	1	3.3
22	1085	-8615	-2877	-1370	-1042	410	12.32	20.11	(3+4)-III-1	3.3
23	905	-7385	-2135	-1567	-516	654	12.32	20.11	(3+4)-III-1	2.7
24	-9	-4456	-274	-1956	-214	602	12.32	20.11	1	2.4
25	-68	174	2543	103	1432	-718	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	4.2
26	447	-5986	-2328	-352	-264	-1182	12.32	20.11	1	3.9

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
27	189	-5672	-1656	-551	-744	-827	12.32	20.11	2	4.4
28	499	-7383	-3356	-733	-573	214	12.32	20.11	(3+4)-III-1	6.4
29	73	-6329	-2756	-859	-279	520	12.32	20.11	(3+4)-III-1	4.4
30	114	-4045	-1851	-928	-141	657	12.32	20.11	(3+4)-I-2	3.8
31	573	-2771	-2229	205	450	-850	12.32	20.11	1	5.7
32	-134	-3523	-1817	602	-17	-1041	12.32	20.11	1	3.7
33	-114	-3977	-1566	1089	-102	-705	12.32	20.11	1	3.4
34	-583	-130	1789	1368	68	-497	12.32	20.11	(3+4)-III-4	3.3
35	-1875	-996	2170	1675	372	-268	12.32	20.11	(3+4)-III-4	3.2
36	-330	-3924	4606	2057	1609	-88	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	2.8
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
18										2.1

Muro : 8 - Nodi: [5-6-106-105], Pann.X=4, Pann.Y=6Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C20/25: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-904	-3631	-204	-234	-99	458	12.32	20.11	1	8.9
2	-4624	-4098	-185	-697	-152	473	12.32	20.11	1	5.6
3	-7377	-4334	-1062	-1130	-237	314	12.32	20.11	1	4.7
4	-5819	-313	2350	-1379	-266	195	12.32	20.11	(3+4)-I-2	4.2
5	-7277	-2528	-1510	-1595	-229	-206	12.32	20.11	1	3.8
6	-11900	-7195	6930	-1749	4	-249	12.32	20.11	(3+4)-V-2	3.6
7	-649	-2577	5297	-117	45	220	12.32	20.11	(3+4)-V-1	18
8	-3924	-4785	129	-481	-186	140	12.32	20.11	1	10
9	-6162	-4546	-417	-747	-331	77	12.32	20.11	1	8.1
10	-7112	-5343	-984	-842	-408	-18	12.32	20.11	1	7.9
11	-8826	-6790	-333	-706	-289	-114	12.32	20.11	1	8.5
12	-18214	-4258	1378	-361	392	-80	12.32	20.11	2	18
13	-648	-2576	-5299	-117	45	-220	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	18
14	-3925	-4784	-131	-481	-186	-140	12.32	20.11	1	10
15	-6163	-4546	416	-747	-331	-77	12.32	20.11	1	8.1
16	-7112	-5343	984	-842	-408	18	12.32	20.11	1	7.9
17	-8826	-6790	332	-706	-289	114	12.32	20.11	1	8.5
18	-18215	-4258	-1379	-361	392	80	12.32	20.11	2	18
19	-906	-3627	206	-234	-98	-458	12.32	20.11	1	8.9
20	-4624	-4097	185	-697	-152	-473	12.32	20.11	1	5.6
21	-7377	-4334	1062	-1131	-237	-314	12.32	20.11	1	4.7
22	-5820	-313	-2350	-1380	-266	-195	12.32	20.11	(3+4)-III-4	4.2
23	-7278	-2529	1510	-1595	-229	206	12.32	20.11	1	3.8
24	-11900	-7196	-6930	-1749	4	249	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	3.6
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
24										3.6

Muro : 9 - Nodi: [105-106-108-107], Pann.X=4, Pann.Y=2Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Solettone, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-10942	-6840	3061	-1824	-143	233	20.11	15.39	(3+4)-VII-1	4.6

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
2	2016	-198	3359	-1624	-141	244	20.11	15.39	(3+4)-VII-1	4.3
3	-7210	-1052	-538	73	344	125	20.11	15.39	(3+4)-V-3	14
4	4488	-983	-215	-479	-33	30	20.11	15.39	(3+4)-VII-2	15
5	-7210	-1052	538	73	344	-125	20.11	15.39	(3+4)-VII-1	14
6	4488	-983	215	-479	-33	-30	20.11	15.39	(3+4)-V-4	15
7	-10942	-6841	-3061	-1824	-143	-233	20.11	15.39	(3+4)-V-3	4.6
8	2016	-198	-3359	-1624	-141	-244	20.11	15.39	(3+4)-V-3	4.3
Massimi/minimi										
1							20.11			
1								15.39		
8										4.3

Muro : 10 - Nodi: [104-102-201-202]Pann=48Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri,
Materiale=C20/25: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pann.	Nx kg	Ny kg	Nxy kg	Mx kg*m	My kg*m	Mxy kg*m	Ax cmq	Ay cmq	C	Cs
1	9323	-784	-783	-2474	-69	-174	12.32	20.11	(3+4)-I-2	1.9
2	-3564	4872	2118	-1473	-230	97	12.32	20.11	(3+4)-V-4	4.1
3	-2898	1114	1876	-1657	-218	71	12.32	20.11	(3+4)-V-4	3.7
4	-3033	-412	1079	-2005	-216	116	12.32	20.11	(3+4)-V-4	3.0
5	2074	-6561	-3845	-1829	-135	94	12.32	20.11	(3+4)-I-2	3.1
6	-3111	3513	3595	-1356	-229	53	12.32	20.11	(3+4)-V-4	4.5
7	-2435	887	2292	-1478	-203	-31	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	4.2
8	-2796	-210	1183	-1712	-154	15	12.32	20.11	(3+4)-V-4	3.7
9	-2268	-7415	-5404	-1266	-195	222	12.32	20.11	(3+4)-I-2	4.2
10	-2843	2425	4120	-1176	-225	-31	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	5.3
11	-2258	645	2861	-1293	-185	-111	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	4.5
12	-2386	-78	1223	-1443	-108	-90	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	4.1
13	-5118	-5751	-6109	-887	-259	228	12.32	20.11	(3+4)-I-1	5.9
14	-2640	1015	4557	-992	-241	-56	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	6.0
15	-1971	149	3401	-1120	-176	-108	12.32	20.11	(3+4)-V-4	5.1
16	-1827	-71	1447	-1211	-73	-96	12.32	20.11	(3+4)-V-4	4.8
17	-6922	-4164	-6939	-638	-252	233	12.32	20.11	(3+4)-V-1	7.8
18	-2446	-251	4785	-828	-251	-99	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	6.8
19	-1688	-277	3587	-939	-155	-125	12.32	20.11	(3+4)-V-4	5.9
20	-1266	-142	1548	-975	-45	-114	12.32	20.11	(3+4)-V-4	5.7
21	-7190	-2092	-6089	-525	-299	189	12.32	20.11	(3+4)-V-1	9.5
22	-2827	-2052	34	-839	-335	17	12.32	20.11	2	7.4
23	-1406	-689	3609	-758	-131	-136	12.32	20.11	(3+4)-V-4	6.9
24	-677	-189	1616	-736	-20	-124	12.32	20.11	(3+4)-V-4	7.1
25	-7190	-2092	6089	-525	-299	-189	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	9.5
26	-2827	-2052	-34	-839	-335	-17	12.32	20.11	2	7.4
27	-1406	-689	-3609	-758	-131	136	12.32	20.11	(3+4)-VII-2	6.9
28	-677	-189	-1616	-736	-20	124	12.32	20.11	(3+4)-VII-2	7.1
29	-6922	-4164	6939	-638	-252	-233	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	7.8
30	-2446	-251	-4785	-828	-251	99	12.32	20.11	(3+4)-V-1	6.8
31	-1688	-277	-3587	-939	-155	125	12.32	20.11	(3+4)-VII-2	5.9
32	-1266	-142	-1548	-975	-45	114	12.32	20.11	(3+4)-VII-2	5.7
33	-5118	-5751	6108	-887	-259	-228	12.32	20.11	(3+4)-III-3	5.9
34	-2640	1015	-4557	-992	-241	56	12.32	20.11	(3+4)-V-1	6.0
35	-1971	149	-3402	-1120	-176	108	12.32	20.11	(3+4)-VII-2	5.1
36	-1827	-71	-1447	-1211	-73	96	12.32	20.11	(3+4)-VII-2	4.8
37	-2268	-7415	5404	-1266	-195	-222	12.32	20.11	(3+4)-III-4	4.2
38	-2843	2425	-4120	-1176	-225	31	12.32	20.11	(3+4)-V-1	5.3
39	-2258	645	-2861	-1293	-185	111	12.32	20.11	(3+4)-V-1	4.5
40	-2386	-78	-1223	-1443	-108	90	12.32	20.11	(3+4)-V-1	4.1
41	2074	-6560	3845	-1829	-135	-94	12.32	20.11	(3+4)-III-4	3.1
42	-3111	3513	-3595	-1356	-229	-53	12.32	20.11	(3+4)-VII-2	4.5

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
43	-2435	887	-2292	-1478	-203	31	12.32	20.11	(3+4)-V-1	4.2
44	-2796	-210	-1183	-1712	-154	-15	12.32	20.11	(3+4)-VII-2	3.7
45	9323	-784	783	-2474	-69	174	12.32	20.11	(3+4)-III-4	1.9
46	-3564	4872	-2118	-1473	-230	-97	12.32	20.11	(3+4)-VII-2	4.1
47	-2898	1114	-1876	-1657	-218	-71	12.32	20.11	(3+4)-VII-2	3.7
48	-3033	-412	-1079	-2005	-216	-116	12.32	20.11	(3+4)-VII-2	3.0
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
45										1.9

Muro : 11 - Nodi: [102-105-203-201]Pann=24Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri,
Materiale=C20/25: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-1697	-5057	3826	-857	-1242	919	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.5
2	1115	-6307	1590	-526	-170	553	12.32	20.11	(3+4)-V-3	5.5
3	1496	-3081	1597	417	106	606	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	5.8
4	3068	-1002	734	627	134	649	12.32	20.11	(3+4)-V-4	4.5
5	1463	1847	2008	1249	102	-429	12.32	20.11	(3+4)-VII-1	3.5
6	115	1442	1527	880	154	-346	12.32	20.11	(3+4)-VII-1	4.9
7	1521	-2682	226	307	161	748	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	5.6
8	3014	-542	163	589	85	676	12.32	20.11	(3+4)-V-4	4.6
9	1263	114	1980	1671	216	-620	12.32	20.11	(3+4)-VII-1	2.6
10	359	435	1337	1318	291	-595	12.32	20.11	(3+4)-V-2	3.2
11	-549	140	985	1020	253	-423	12.32	20.11	(3+4)-V-2	4.2
12	-1836	-90	402	905	23	-305	12.32	20.11	(3+4)-VII-2	5.2
13	351	-3742	224	1738	137	-629	12.32	20.11	1	2.5
14	789	-1016	2115	1253	451	-803	12.32	20.11	(3+4)-V-1	2.9
15	-296	-345	1302	1096	447	-483	12.32	20.11	(3+4)-V-2	3.9
16	-1227	-160	609	1099	118	-251	12.32	20.11	(3+4)-V-2	4.6
17	434	-4184	139	826	72	-854	12.32	20.11	1	3.6
18	949	-1975	1908	756	469	-892	12.32	20.11	(3+4)-V-1	3.6
19	175	-914	1572	854	670	-465	12.32	20.11	(3+4)-V-1	4.6
20	-201	-238	830	981	212	-142	12.32	20.11	(3+4)-V-1	5.4
21	2334	-6052	1984	-1384	-1040	-886	12.32	20.11	(3+4)-VII-1	2.6
22	880	-2989	-737	59	1005	-361	12.32	20.11	2	6.8
23	328	-1214	1130	456	925	-346	12.32	20.11	(3+4)-VII-1	7.2
24	-288	-631	-1205	-818	-437	167	12.32	20.11	(3+4)-V-4	6.2
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
13										2.5

Muro : 12 - Nodi: [105-107-205-203]Pann=8Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri,
Materiale=C20/25: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	559	-5606	-1073	-1407	-1315	400	12.32	20.11	(3+4)-VII-1	3.3
2	376	-1839	-1046	-273	1044	-101	12.32	20.11	2	8.0
3	106	-1122	452	163	1073	-202	12.32	20.11	(3+4)-VII-1	7.1
4	-946	-2530	-1373	-952	-950	-440	12.32	20.11	(3+4)-V-4	4.4
5	1516	-1210	-1664	-226	-1284	337	12.32	20.11	(3+4)-VII-1	5.6

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
6	142	-22	-536	-16	952	133	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	8.3
7	-136	-1813	60	3	1121	-138	12.32	20.11	(3+4)-VII-1	7.3
8	0	-2066	-467	-156	-1050	-371	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	6.5
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
1										3.3

Muro : 13 - Nodi: [104-106-204-202]Pann=24Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri,
Materiale=C20/25: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-1697	-5057	3825	857	1242	-919	12.32	20.11	(3+4)-III-1	3.5
2	1115	-6308	1590	526	170	-553	12.32	20.11	(3+4)-VII-1	5.5
3	1496	-3081	1597	-417	-106	-606	12.32	20.11	(3+4)-V-1	5.8
4	3068	-1002	734	-627	-134	-649	12.32	20.11	(3+4)-VII-2	4.5
5	1462	1847	2008	-1249	-102	429	12.32	20.11	(3+4)-V-3	3.5
6	114	1442	1527	-880	-154	346	12.32	20.11	(3+4)-V-3	4.9
7	1521	-2682	226	-307	-161	-748	12.32	20.11	(3+4)-V-1	5.6
8	3014	-542	163	-589	-85	-676	12.32	20.11	(3+4)-VII-2	4.6
9	1262	114	1980	-1672	-216	620	12.32	20.11	(3+4)-V-3	2.6
10	359	435	1337	-1318	-291	595	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	3.2
11	-549	140	985	-1020	-253	423	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	4.2
12	-1836	-90	402	-905	-23	305	12.32	20.11	(3+4)-V-4	5.2
13	350	-3742	224	-1738	-137	629	12.32	20.11	1	2.5
14	789	-1016	2115	-1253	-451	803	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	2.9
15	-296	-345	1302	-1096	-447	483	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	3.9
16	-1227	-160	608	-1099	-118	251	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	4.6
17	433	-4184	139	-826	-72	854	12.32	20.11	1	3.6
18	948	-1975	1908	-756	-469	892	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	3.6
19	175	-914	1572	-854	-670	465	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	4.6
20	-201	-238	830	-981	-212	142	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	5.4
21	2334	-6052	1984	1384	1040	886	12.32	20.11	(3+4)-V-3	2.6
22	880	-2989	-737	-59	-1005	361	12.32	20.11	2	6.8
23	328	-1214	1130	-456	-925	346	12.32	20.11	(3+4)-V-3	7.2
24	-288	-631	-1205	818	437	-167	12.32	20.11	(3+4)-VII-2	6.2
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
13										2.5

Muro : 14 - Nodi: [106-108-206-204]Pann=8Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri,
Materiale=C20/25: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	558	-5606	-1073	1408	1315	-400	12.32	20.11	(3+4)-V-3	3.3
2	375	-1839	-1046	273	-1044	101	12.32	20.11	2	8.0
3	106	-1122	451	-163	-1073	202	12.32	20.11	(3+4)-V-3	7.1
4	-946	-2530	-1373	953	950	440	12.32	20.11	(3+4)-VII-2	4.4
5	1516	-1210	-1664	226	1284	-337	12.32	20.11	(3+4)-V-3	5.6
6	142	-22	-536	17	-952	-133	12.32	20.11	(3+4)-V-2	8.3
7	-136	-1813	60	-3	-1121	138	12.32	20.11	(3+4)-V-3	7.3
8	0	-2066	-467	156	1050	371	12.32	20.11	(3+4)-V-1	6.5

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
1										3.3

Muro : 15 - Nodi: [203-204-206-205], Pann.X=4, Pann.Y=2Spess.=30 cm,
 Terreno=--,Criterio=CLS_Solettone, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-6594	-3271	-2009	1830	110	145	20.11	15.39	(3+4)-V-3	4.5
2	2406	960	82	1403	53	-4	20.11	15.39	(3+4)-VII-3	5.7
3	-8412	763	-1096	666	7	-126	20.11	15.39	(3+4)-VII-4	12
4	2040	-529	-915	676	-0	-74	20.11	15.39	(3+4)-VII-4	11
5	-8412	763	1096	666	7	126	20.11	15.39	(3+4)-V-2	12
6	2040	-529	915	676	-0	74	20.11	15.39	(3+4)-V-2	11
7	-6594	-3271	2009	1830	110	-145	20.11	15.39	(3+4)-VII-1	4.5
8	2406	960	-82	1403	53	4	20.11	15.39	(3+4)-V-1	5.7
Massimi/minimi										
1							20.11			
1								15.39		
1										4.5

[Tabulati verifica RES SLD]

Verifiche stato limite di esercizio

Verifica dei Muri (Stati limite esercizio)

Scenario di calcolo: **Set_NT_2018 A2_SLV_SLD_STR_GEO**

Simbologia

P.	Numero pannello
Nx [kg/cmq]	Sforzo normale in direzione x
Ny [kg/cmq]	Sforzo normale in direzione y
Nxy [kg/cmq]	Sforzo tagliante in direzione xy
Mx [kg]	Momento flettente in direzione x
My [kg]	Momento flettente in direzione y
Mxy [kg]	Momento torcente
Afx [cmq/m]	Area acciaio in direzione x per metro lineare
Afy [cmq/m]	Area acciaio in direzione y per metro lineare
σ_c [kg/cmq]	Tensione nel calcestruzzo compresso
σ_f [kg/cmq]	Tensione nell'acciaio
σ_{ct} [kg/cmq]	Tensione nel calcestruzzo teso
σ_{sct} [kg/cmq]	Tensione nel calcestruzzo teso (quando richiesto dalla verifica)
σ_{sca} [kg/cmq]	Tensione ammissibile nel calcestruzzo
σ_{sfa} [kg/cmq]	Tensione ammissibile nell'acciaio
σ_{scta} [kg/cmq]	Tensione ammissibile nel calcestruzzo teso
Cbc	Combinazione generatore della tensione nel cls compresso
Cbct	Combinazione generatore della tensione nel cls teso

Cbf	Combinazione generatore della tensione nell'acciaio
Cb	Combinazione
σ_{fmed} [kg/cm ²]	Tensione media dell'acciaio
Wd [mm]	Apertura delle fessure
Wk [mm]	Apertura caratteristica delle fessure
Wamm_Freq [mm]	Apertura ammissibile delle fessure per combinazione Frequente
Wamm_Qp [mm]	Apertura ammissibile delle fessure per combinazione Quasi Permanente
Wamm_Rara [mm]	Apertura ammissibile delle fessure per combinazione Rara
Cs	Coefficiente di sicurezza definito come minimo di σ_{Amm}/σ tra acciaio e calcestruzzo oppure Wamm/Wk

Muro [Platea]: 1 - Nodi: [1-3-4-2] Pann=40 Spess.=40 cm, Terreno=Terreno1, ,Criterio=CLS_Platee, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi
Combinazione Rara: σ_{ca} [kg/cmq]=124 σ_{fa} [kg/cmq]=3600

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
20	25.45	16.08	-4	-1	5	5	Si	34
1	25.45	16.08	-4	-1	5	5	Si	35

Combinazione QP: σ_{ca} [kg/cmq]=93 σ_{fa} [kg/cmq]=3600

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
1	25.45	16.08	-4	-1	7	7	Si	25

Verifica aperture fessure: Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
1	-2.12	-0.07	0.02	-564	-6	-9	0	0.000	0.000	7(Qp)	Si	>100
1	-2.09	-0.07	0.02	-556	-6	-8	0	0.000	0.000	6(Fr)	Si	>100

Muro [Platea]: 2 - Nodi: [4-6-5-2] Pann=26 Spess.=40 cm, Terreno=Terreno1, ,Criterio=CLS_Platee, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi
Combinazione Rara: σ_{ca} [kg/cmq]=124 σ_{fa} [kg/cmq]=3600

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
1	25.45	16.08	-12	266	5	5	Si	10
8	25.45	16.08	-12	266	5	5	Si	10

Combinazione QP: σ_{ca} [kg/cmq]=93 σ_{fa} [kg/cmq]=3600

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
1	25.45	16.08	-12	253	7	7	Si	8.0
8	25.45	16.08	-12	253	7	7	Si	8.0

Verifica aperture fessure: Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
8	0.16	-1.72	-0.05	-29	-1644	-116	253	0.035	0.035	7(Qp)	Si	8.6
8	0.17	-1.72	-0.05	-28	-1650	-115	256	0.035	0.035	6(Fr)	Si	11

Muro : 3 - Nodi: [1-2-102-101], Pann.X=20, Pann.Y=6 Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C20/25

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi
Combinazione Rara: σ_{ca} [kg/cmq]=124 σ_{fa} [kg/cmq]=3600

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
115	12.32	20.11	-28	652	5	5	Si	4.5
120	12.32	20.11	-23	1189	5	5	Si	3.0

Combinazione QP: σ_{ca} [kg/cmq]=93 σ_{fa} [kg/cmq]=3600

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
115	12.32	20.11	-28	665	7	7	Si	3.4
120	12.32	20.11	-23	1212	7	7	Si	3.0

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σfmed	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
115	-0.23	-2.52	0.01	-278	-2257	-56	665	0.070	0.070	7(Qp)	Si	4.3
115	-0.24	-2.54	0.03	-278	-2257	-57	662	0.070	0.070	6(Fr)	Si	5.7

Muro : 4 - Nodi: [3-4-104-103], Pann.X=20, Pann.Y=6Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C20/25

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

Combinazione Rara: σca[kg/cmq]=124 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Afx	Afy	σc	σf	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
115	12.32	20.11	-28	652	5	5	Si	4.5
120	12.32	20.11	-23	1188	5	5	Si	3.0

Combinazione QP: σca[kg/cmq]=93 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Afx	Afy	σc	σf	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
115	12.32	20.11	-28	665	7	7	Si	3.4
120	12.32	20.11	-23	1212	7	7	Si	3.0

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σfmed	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
115	-0.23	-2.52	0.01	278	2257	57	665	0.070	0.070	7(Qp)	Si	4.3
115	-0.24	-2.54	0.03	278	2257	57	662	0.070	0.070	6(Fr)	Si	5.7

Muro : 5 - Nodi: [101-103-104-102]Pann=240Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Solettone, Materiale=C20/25

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

Combinazione Rara: σca[kg/cmq]=125 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Afx	Afy	σc	σf	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
239	20.11	15.39	-30	801	5	5	Si	4.2
20	20.11	15.39	-25	1314	5	5	Si	2.7

Combinazione QP: σca[kg/cmq]=93 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Afx	Afy	σc	σf	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
239	20.11	15.39	-29	774	7	7	Si	3.2
20	20.11	15.39	-25	1328	7	7	Si	2.7

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σfmed	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
20	0.01	5.68	-0.46	1991	301	34	1324	0.344	0.344	6(Fr)	Si	1.2
20	0.00	5.70	-0.47	1984	301	39	1328	0.345	0.345	7(Qp)	No	1.01
240	0.00	5.70	0.47	1984	301	-39	1328	0.345	0.345	7(Qp)	No	1.01

Muro : 6 - Nodi: [2-5-105-102], Pann.X=6, Pann.Y=6Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C20/25

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

Combinazione Rara: σca[kg/cmq]=124 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Afx	Afy	σc	σf	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
1	12.32	20.11	-29	704	5	5	Si	4.2
18	12.32	20.11	-26	1274	5	5	Si	2.8

Combinazione QP: $\sigma_{ca}[\text{kg/cm}^2]=93$ $\sigma_{fa}[\text{kg/cm}^2]=3600$

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
1	12.32	20.11	-29	715	7	7	Si	3.2
18	12.32	20.11	-26	1282	7	7	Si	2.8

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
36	-0.59	-1.33	0.23	-1315	-817	-286	813	0.114	0.114	7(Qp)	Si	2.6
36	-0.59	-1.32	0.23	-1315	-817	-286	813	0.114	0.114	6(Fr)	Si	3.5

Muro : 7 - Nodi: [4-6-106-104], Pann.X=6, Pann.Y=6Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C20/25

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

Combinazione Rara: $\sigma_{ca}[\text{kg/cm}^2]=124$ $\sigma_{fa}[\text{kg/cm}^2]=3600$

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
1	12.32	20.11	-29	703	5	5	Si	4.2
18	12.32	20.11	-26	1274	5	5	Si	2.8

Combinazione QP: $\sigma_{ca}[\text{kg/cm}^2]=93$ $\sigma_{fa}[\text{kg/cm}^2]=3600$

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
1	12.32	20.11	-29	714	7	7	Si	3.2
18	12.32	20.11	-26	1282	7	7	Si	2.8

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
36	-0.59	-1.33	0.23	1315	817	286	813	0.114	0.114	7(Qp)	Si	2.6
36	-0.59	-1.32	0.23	1315	817	286	814	0.114	0.114	6(Fr)	Si	3.5

Muro : 8 - Nodi: [5-6-106-105], Pann.X=4, Pann.Y=6Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C20/25

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

Combinazione Rara: $\sigma_{ca}[\text{kg/cm}^2]=124$ $\sigma_{fa}[\text{kg/cm}^2]=3600$

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
23	12.32	20.11	-17	440	5	5	Si	7.2

Combinazione QP: $\sigma_{ca}[\text{kg/cm}^2]=93$ $\sigma_{fa}[\text{kg/cm}^2]=3600$

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
23	12.32	20.11	-17	440	7	7	Si	5.4

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
23	-1.87	-0.65	0.39	-1227	-177	158	440	0.058	0.058	7(Qp)	Si	5.2
23	-1.87	-0.64	0.39	-1227	-177	158	440	0.058	0.058	6(Fr)	Si	7.0

Muro : 9 - Nodi: [105-106-108-107], Pann.X=4, Pann.Y=2Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Solettone, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

Combinazione Rara: $\sigma_{ca}[\text{kg/cm}^2]=125$ $\sigma_{fa}[\text{kg/cm}^2]=3600$

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
7	20.11	15.39	-8	74	5	5	Si	15
6	20.11	15.39	-0	303	5	5	Si	12

Combinazione QP: σ_{ca} [kg/cmq]=93 σ_{fa} [kg/cmq]=3600

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
7	20.11	15.39	-8	74	7	7	Si	11
6	20.11	15.39	-0	302	7	7	Si	12

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
6	1.28	-0.20	-0.22	-200	-9	-77	302	0.052	0.052	7(Qp)	Si	5.7
6	1.28	-0.20	-0.22	-200	-9	-77	302	0.052	0.052	6(Fr)	Si	7.6

Muro : 10 - Nodi: [104-102-201-202]Pann=48Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C20/25

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

Combinazione Rara: σ_{ca} [kg/cmq]=124 σ_{fa} [kg/cmq]=3600

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
45	12.32	20.11	-28	1528	5	5	Si	2.4

Combinazione QP: σ_{ca} [kg/cmq]=93 σ_{fa} [kg/cmq]=3600

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
45	12.32	20.11	-28	1529	7	7	Si	2.4

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
41	-0.43	-0.44	0.45	-1326	-198	-147	863	0.121	0.121	7(Qp)	Si	2.5
41	-0.43	-0.45	0.47	-1326	-200	-148	862	0.121	0.121	6(Fr)	Si	3.3

Muro : 11 - Nodi: [102-105-203-201]Pann=24Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C20/25

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

Combinazione Rara: σ_{ca} [kg/cmq]=124 σ_{fa} [kg/cmq]=3600

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
9	12.32	20.11	-23	1098	5	5	Si	3.3

Combinazione QP: σ_{ca} [kg/cmq]=93 σ_{fa} [kg/cmq]=3600

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
9	12.32	20.11	-23	1103	7	7	Si	3.3

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
9	0.11	-0.92	0.12	1462	-29	-256	560	0.054	0.054	7(Qp)	Si	5.6
9	0.10	-0.93	0.12	1462	-28	-255	559	0.054	0.054	6(Fr)	Si	7.5

Muro : 12 - Nodi: [105-107-205-203]Pann=8Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C20/25

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

Combinazione Rara: $\sigma_{ca}[\text{kg/cm}^2]=124$ $\sigma_{fa}[\text{kg/cm}^2]=3600$

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
1	12.32	20.11	-13	580	5	5	Si	6.2

Combinazione QP: $\sigma_{ca}[\text{kg/cm}^2]=93$ $\sigma_{fa}[\text{kg/cm}^2]=3600$

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
1	12.32	20.11	-13	580	7	7	Si	6.2

Verifica aperture fessure: Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
4	-0.07	-0.37	-0.10	-413	-173	-205	286	0.041	0.041	7(Qp)	Si	7.4
4	-0.06	-0.37	-0.10	-413	-173	-205	287	0.041	0.041	6(Fr)	Si	9.8

Muro : 13 - Nodi: [104-106-204-202] Pann=24 Spess.=30 cm, Terreno=--, Criterio=CLS_Muri, Materiale=C20/25

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

Combinazione Rara: $\sigma_{ca}[\text{kg/cm}^2]=124$ $\sigma_{fa}[\text{kg/cm}^2]=3600$

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
9	12.32	20.11	-23	1098	5	5	Si	3.3

Combinazione QP: $\sigma_{ca}[\text{kg/cm}^2]=93$ $\sigma_{fa}[\text{kg/cm}^2]=3600$

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
9	12.32	20.11	-23	1103	7	7	Si	3.3

Verifica aperture fessure: Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
9	0.11	-0.92	0.12	-1462	29	256	560	0.054	0.054	7(Qp)	Si	5.6
9	0.10	-0.93	0.12	-1462	28	255	559	0.054	0.054	6(Fr)	Si	7.5

Muro : 14 - Nodi: [106-108-206-204] Pann=8 Spess.=30 cm, Terreno=--, Criterio=CLS_Muri, Materiale=C20/25

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

Combinazione Rara: $\sigma_{ca}[\text{kg/cm}^2]=124$ $\sigma_{fa}[\text{kg/cm}^2]=3600$

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
1	12.32	20.11	-13	580	5	5	Si	6.2

Combinazione QP: $\sigma_{ca}[\text{kg/cm}^2]=93$ $\sigma_{fa}[\text{kg/cm}^2]=3600$

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
1	12.32	20.11	-13	580	7	7	Si	6.2

Verifica aperture fessure: Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
4	-0.07	-0.37	-0.10	413	173	205	286	0.041	0.041	7(Qp)	Si	7.4
4	-0.06	-0.37	-0.10	413	173	205	287	0.041	0.041	6(Fr)	Si	9.8

Muro : 15 - Nodi: [203-204-206-205], Pann.X=4, Pann.Y=2 Spess.=30 cm, Terreno=--, Criterio=CLS_Solettone, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

Combinazione Rara: $\sigma_{ca}[\text{kg/cm}^2]=125$ $\sigma_{fa}[\text{kg/cm}^2]=3600$

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
1	20.11	15.39	-7	51	5	5	Si	19
8	20.11	15.39	-6	255	5	5	Si	14

Combinazione QP: σ_{ca} [kg/cmq]=93 σ_{fa} [kg/cmq]=3600

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
1	20.11	15.39	-7	51	7	7	Si	14
8	20.11	15.39	-6	255	7	7	Si	14

Verifica aperture fessure: W_{amm_Freq} [mm]=0.400 W_{amm_Qp} [mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
8	0.27	0.10	-0.21	457	14	-34	255	0.029	0.029	7(Qp)	Si	10
8	0.27	0.10	-0.21	457	14	-34	255	0.029	0.029	6(Fr)	Si	14

Il Progettista