



**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 05 -TRATTO NR.7-13 - FASCICOLO DEI CALCOLI	
2.5.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: CARDINALE

Titolo del progetto: ?Interventi di sistemazione delle pendici
sovrastanti il centro storico? nel
Comune di Cardinale (CZ)

Committente: COMMOSSARIO DI GOVERNO
CONTRASTO
DISSESTOSESTOIDROGEOLOGICO

Opera: MITIGAZIONE DEL RISCHIO
IDROGEOLOGICO

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	12
Centri di rigidezza e Centri di massa	12
Risultati Analisi Dinamica - Baricentri masse e masse	12
Periodi di vibrazione e Masse modali	12
Risultati Analisi Dinamica - Sollecitazioni Massime - Muri discretizzati	14
Verifiche stato limite ultimo	23
Verifica dei Muri in calcestruzzo	23
Verifiche stato limite di esercizio	35
Verifica dei Muri (Stati limite esercizio)	35

Il Progettista

ING. DOMENICO AMCRI'

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

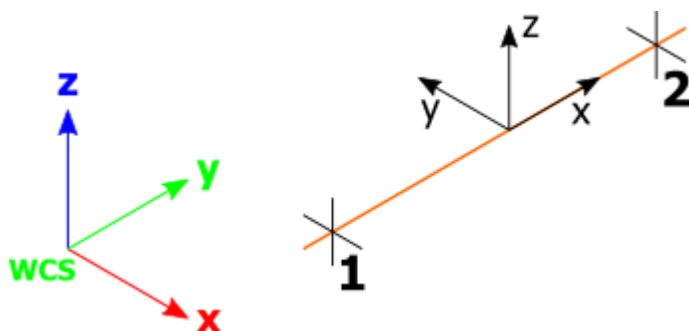
Il programma è dotato di una serie di filtri di auto diagnostica che segnalano i seguenti eventi:

- 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.

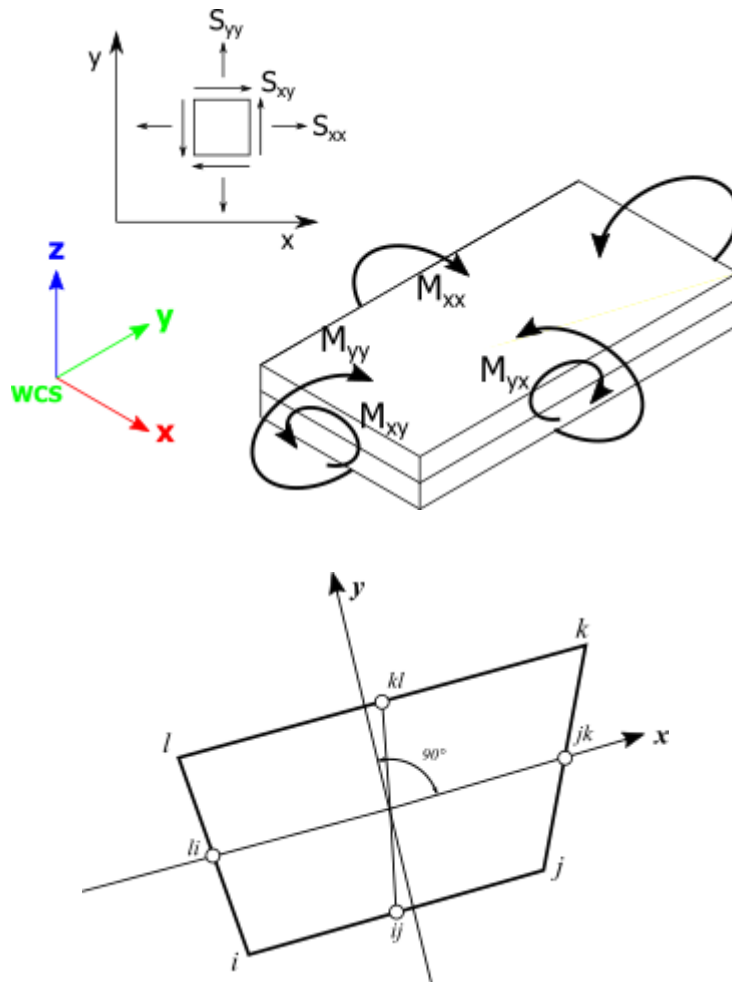
Per un'asta comunque disposta nello spazio la sua terna locale è orientata in modo tale da portarsi a coincidere con la terna globale a mezzo di rotazioni orarie degli assi locali inferiori a 180°.

- 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	5	5

Combinazioni del Sisma in X e Y e Verticale

Comb.	Pos. SismaX	Pos. SismaY	Fx	Fy	Fz
1	1	1	1	0	0
2	1	1	0	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

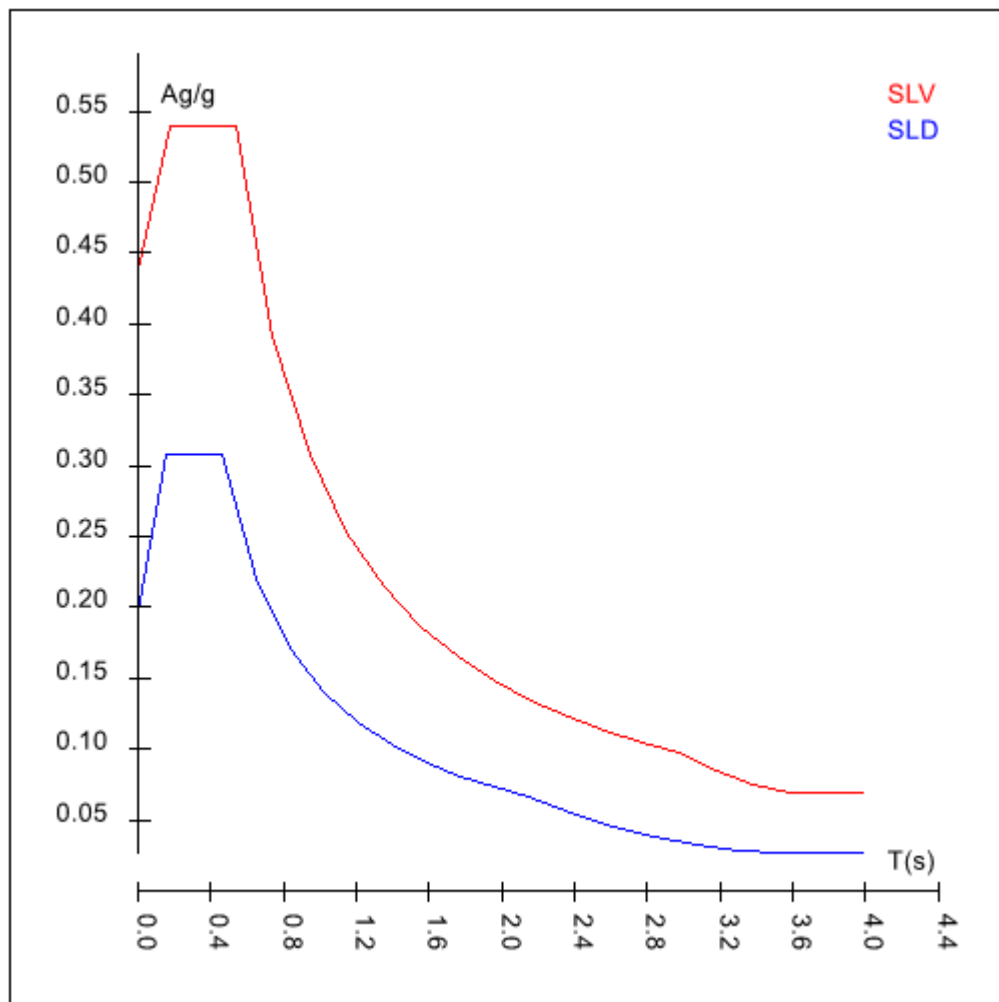
Spettro: **SpettroNT_2018 (q=1.5)**

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 deformabile torsionalmente	2.000
Fattore di comportamento q = Kw*Kr*Ce	2.000
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	0.54028	0.15543	0.30776
0.53652	0.54028	0.46629	0.30776
0.73976	0.39185	0.65276	0.21985
0.94299	0.30740	0.83924	0.17100
1.14622	0.25290	1.02571	0.13991
1.34946	0.21481	1.21218	0.11839
1.55269	0.18669	1.39866	0.10260
1.75592	0.16508	1.58513	0.09053
1.95916	0.14796	1.77160	0.08100
2.16239	0.13405	1.95808	0.07329
2.36562	0.12254	2.14455	0.06692
2.56885	0.11284	2.37648	0.05449
2.77209	0.10457	2.60841	0.04523
2.97532	0.09743	2.84034	0.03815
3.18026	0.08527	3.07228	0.03261
3.38519	0.07526	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	C_u	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	1900	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	1000	0	1	1	0	0	0	1	0
3	2100	0	0	1	1	0	0	0	1	0
4	2100	1000	0	1	1	0	0	0	1	0
5	0	14000	0	1	1	0	0	0	1	0
6	2100	12000	0	1	1	0	0	0	1	0
7	2100	15000	0	1	1	0	0	0	1	0
8	0	15000	0	1	1	0	0	0	1	0
13	0	7500	0	0	0	0	0	0	0	0
14	2100	4250	0	1	1	0	0	0	1	0
15	2100	7500	0	0	0	0	0	0	0	0
16	2100	10750	0	1	1	0	0	0	1	0
102	0	0	2800	0	0	0	0	0	0	1
103	0	1000	2800	0	0	0	0	0	0	1
104	2100	0	2800	0	0	0	0	0	0	1
105	2100	1000	2800	0	0	0	0	0	0	1
110	0	14000	2800	0	0	0	0	0	0	1
111	2100	12000	2800	0	0	0	0	0	0	1
112	2100	15000	2800	0	0	0	0	0	0	1
113	0	15000	2800	0	0	0	0	0	0	1
114	850	14200	2800	0	0	0	0	0	0	1
115	850	14600	2800	0	0	0	0	0	0	1
116	1250	14200	2800	0	0	0	0	0	0	1
117	1250	14600	2800	0	0	0	0	0	0	1
118	2100	4250	2800	0	0	0	0	0	0	1
119	2100	10750	2800	0	0	0	0	0	0	1
120	0	7500	2800	0	0	0	0	0	0	0
121	2100	7500	2800	0	0	0	0	0	0	0

Pareti - geometria e vincoli

Parete	Nodi	Tipo	Materiale	Criterio	N.P.	N.P.X	N.P.Y	Spess. cm
1	1-3-4-14-15-16-6-7-8-5-13-2	Platea	C20/25	CLS_Platee	162			40
2	1-2-103-102	Discreto	C20/25	CLS_Muri	12	2	6	30
3	2-13-120-103	Discreto	C20/25	CLS_Muri	72	12	6	30
4	13-5-110-120	Discreto	C20/25	CLS_Muri	72	12	6	30
5	5-8-113-110	Discreto	C20/25	CLS_Muri	12	2	6	30
6	3-4-105-104	Discreto	C20/25	CLS_Muri	12	2	6	30
7	15-16-119-121	Discreto	C20/25	CLS_Muri	36	6	6	30
8	16-6-111-119	Discreto	C20/25	CLS_Muri	24	4	6	30
9	6-7-112-111	Discreto	C20/25	CLS_Muri	36	6	6	30
10	4-14-118-105	Discreto	C20/25	CLS_Muri	36	6	6	30
11	14-15-121-118	Discreto	C20/25	CLS_Muri	36	6	6	30
12	102-104-105-103	Discreto	C25/30	CLS_Solettone	4			30
13	110-111-112-113	Discreto	C25/30	CLS_Solettone	47			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
 k_0 Coefficiente di spinta a riposo (quando richiesto)
 β_m Coefficiente di riduzione dell'accelerazione massima attesa al sito (quando richiesto)
 A_g 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⁾
 H_w 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	k_0	β_m	A_g
			cm	kg/mc	°	kg/cmq	°	°			
2	Spinta terreno	Terreno - Riposo - Dir.Neg.	290	1000	--	--	--	--	0.50	--	--
3	Spinta terreno	Terreno - Riposo - Dir.Neg.	290	1000	--	--	--	--	0.50	--	--
4	Spinta terreno	Terreno - Riposo - Dir.Neg.	290	1000	--	--	--	--	0.50	--	--
5	Spinta terreno	Terreno - Riposo - Dir.Neg.	290	1000	--	--	--	--	0.50	--	--
6	Spinta terreno	Terreno - Riposo - Dir.Pos.	290	1000	--	--	--	--	0.50	--	--
7	Spinta terreno	Terreno - Riposo - Dir.Pos.	290	1000	--	--	--	--	0.50	--	--
8	Spinta terreno	Terreno - Riposo - Dir.Pos.	290	1000	--	--	--	--	0.50	--	--
9	Spinta terreno	Terreno - Riposo - Dir.Pos.	290	1000	--	--	--	--	0.50	--	--
10	Spinta terreno	Terreno - Riposo - Dir.Pos.	290	1000	--	--	--	--	0.50	--	--
11	Spinta terreno	Terreno - Riposo - Dir.Pos.	290	1000	--	--	--	--	0.50	--	--

She II	Cond.	Tipo	Q	Vert.1	Vert.2	Vert.3	Vert.4	H_w	γ
			kg/mq	kg/mq	kg/mq	kg/mq	kg/mq	cm	kg/mc
1	Peso Proprio	Peso Proprio kg	31500						
1	Carico idrostatico	Idrostatico - Positivo						150	1000
2	Peso Proprio	Peso Proprio kg	2100						
3	Peso Proprio	Peso Proprio kg	13650						
4	Peso Proprio	Peso Proprio kg	13650						
5	Peso Proprio	Peso Proprio kg	2100						
6	Peso Proprio	Peso Proprio kg	2100						
7	Peso Proprio	Peso Proprio kg	6825						
8	Peso Proprio	Peso Proprio kg	2625						
9	Peso Proprio	Peso Proprio kg	6300						
10	Peso Proprio	Peso Proprio kg	6825						
11	Peso Proprio	Peso Proprio kg	6825						
12	Peso Proprio	Peso Proprio kg	1575						
12	Q permanente no strutturale	Uniforme_GLOBZ	900						
13	Peso Proprio	Peso Proprio kg	3150						
13	Q permanente no strutturale	Uniforme_GLOBZ	900						

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
- Fattori di partecipazione e masse modali
- Massime sollecitazioni muri Discretizzati

Centri di rigidezza e Centri di massa

Scenario di calcolo: **Set_NT_ 2018 A2_SLV_SLD_STR_GEO**

Attenzione: il report è generato per il calcolo parziale: Calcolo_NT_2018 (Sismico modale)

Centri rigidezze

Piano	Kx	Ky	Kxy	K ϕ	X	Y	r ² /I _s ² >= 1
	kg/cm	kg/cm	kg/cm	kg*cm/rad	cm	cm	
1	2.674723E04	1.291509E06	4.216272E02	2.062232E11	155	790	0.835

Ellissi delle rigidezze

Piano	K ξ	K η	alfa °	r ξ cm	r η cm
	kg/cm	kg/cm			
1	2.674709E04	1.291509E06	0	400	2777

Baricentri masse per posizione masse

Piano	Pos.Masse	X cm	Y cm	Peso Sism. kg
0	1	0	0	0
1	1	130	905	28114

Risultati Analisi Dinamica - Baricentri masse e masse

Scenario di calcolo: **Set_NT_ 2018 A2_SLV_SLD_STR_GEO**

Piano	Rigido	Massa kg	X cm	Y cm	Z cm
0	No	0	0	0	0
1	Si	28114	130	905	245

Periodi di vibrazione e Masse modali

Scenario di calcolo: **Set_NT_ 2018 A2_SLV_SLD_STR_GEO**

Posizione masse 1

Numero di Frequenze calcolate =30, filtrate=27

N	T s	Coeff. Partecipazione		Masse Modali kgm*g		Percentuali	
		Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°
1(1)	0.2269	-59.773	-0.015	35037	0	69.72	0.00

N	T	Coeff. Partecipazione		Masse Modali		Percentuali	
2(2)	0.0885	3.388	-0.725	113	5	0.22	0.01
3(3)	0.0687	0.151	-23.767	0	5539	0.00	11.02
4(4)	0.0545	1.163	15.650	13	2402	0.03	4.78
5(5)	0.0488	-4.041	7.231	160	513	0.32	1.02
6(6)	0.0430	-4.932	-0.351	239	1	0.47	0.00
7(9)	0.0211	-21.026	-2.185	4335	47	8.63	0.09
8(10)	0.0206	-7.116	-1.049	497	11	0.99	0.02
9(11)	0.0195	-2.825	1.966	78	38	0.16	0.08
10(12)	0.0176	5.147	-1.710	260	29	0.52	0.06
11(13)	0.0172	2.684	6.703	71	441	0.14	0.88
12(14)	0.0145	2.275	1.673	51	27	0.10	0.05
13(15)	0.0133	-7.495	-0.297	551	1	1.10	0.00
14(16)	0.0122	1.872	-8.406	34	693	0.07	1.38
15(17)	0.0114	-22.378	14.626	4911	2098	9.77	4.17
16(18)	0.0111	5.576	33.164	305	10786	0.61	21.46
17(19)	0.0108	-4.860	-3.057	232	92	0.46	0.18
18(20)	0.0097	-3.587	-18.221	126	3256	0.25	6.48
19(21)	0.0095	1.292	-8.504	16	709	0.03	1.41
20(22)	0.0091	4.132	-0.870	167	7	0.33	0.01
21(23)	0.0088	-3.930	-4.119	151	166	0.30	0.33
22(24)	0.0083	-1.390	-6.491	19	413	0.04	0.82
23(26)	0.0078	-0.728	-19.219	5	3622	0.01	7.21
24(27)	0.0075	-0.068	-8.575	0	721	0.00	1.43
25(28)	0.0071	-0.245	-2.423	1	58	0.00	0.11
26(29)	0.0069	0.421	-4.106	2	165	0.00	0.33
27(30)	0.0067	-4.365	-0.086	187	0	0.37	0.00
Somma delle Masse Modali [kgm*g]				47561	31840		
Masse strutturali libere [kgm*g]				50253	50253		
Percentuale				94.64	63.36	94.64	63.36

Attenzione: aumentare il numero di frequenze

Masse e coefficienti di partecipazione rotazionali:

N	T(s)	Coeff. Partecipazione	Masse Modali kgm*g	Percentuali
1(1)	0.2269	6.855	461	0.05
2(2)	0.0885	256.841	646916	65.83
3(3)	0.0687	-17.578	3030	0.31
4(4)	0.0545	-15.120	2242	0.23
5(5)	0.0488	38.349	14422	1.47
6(6)	0.0430	11.177	1225	0.12
7(9)	0.0211	16.021	2517	0.26
8(10)	0.0206	8.480	705	0.07
9(11)	0.0195	-103.798	105656	10.75
10(12)	0.0176	53.087	27637	2.81
11(13)	0.0172	1.373	18	0.00
12(14)	0.0145	-41.896	17213	1.75
13(15)	0.0133	-39.129	15015	1.53
14(16)	0.0122	-9.968	974	0.10
15(17)	0.0114	-5.875	338	0.03
16(18)	0.0111	-1.069	11	0.00
17(19)	0.0108	-40.706	16249	1.65
18(20)	0.0097	16.166	2563	0.26
19(21)	0.0095	-21.984	4739	0.48
20(22)	0.0091	-7.465	546	0.06
21(23)	0.0088	24.264	5773	0.59
22(24)	0.0083	39.300	15147	1.54
23(26)	0.0078	-15.974	2502	0.25
24(27)	0.0075	-14.896	2176	0.22
25(28)	0.0071	2.925	84	0.01
26(29)	0.0069	31.919	9991	1.02
27(30)	0.0067	-15.414	2330	0.24

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
		kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg*m/m	kg*m/m	kg*m/m
1	1	0.31(3-II-1)	-0.24(3-I-1)	0.52(3-II-1)	-1455(3-II-1)	-233(3-II-1)	-183(3-II-1)
1	2	-0.16(3-I-1)	-0.21(3-I-1)	0.56(3-II-1)	-1658(3-II-1)	-230(3-II-1)	-201(3-II-1)
1	3	-0.25(3-I-1)	-0.16(3-I-1)	0.56(3-II-1)	-1836(3-II-1)	-252(3-II-1)	-215(3-II-1)
1	4	-0.35(3-I-1)	0.19(3-II-1)	0.50(3-II-1)	-2010(3-II-1)	-282(3-II-1)	-222(3-II-1)
1	5	-0.49(3-I-1)	0.25(3-II-1)	0.42(3-II-1)	-2167(3-II-1)	-307(3-II-1)	-229(3-II-1)
1	6	-0.72(3-I-1)	0.36(3-II-1)	0.36(3-II-1)	-2250(3-II-1)	-343(3-II-1)	-243(3-II-1)
1	7	-0.99(3-I-1)	0.46(4-I-1)	0.27(3-I-1)	-2480(3-II-1)	-322(3-II-1)	-365(3-II-1)
1	8	-0.68(1)	-0.43(4-II-1)	0.16(3-II-1)	-2816(3-II-1)	-354(3-II-1)	-313(3-II-1)
1	9	-0.70(1)	-0.40(4-II-1)	0.13(3-II-1)	-3000(3-II-1)	-381(3-II-1)	-282(3-II-1)
1	10	-0.70(2)	-0.44(3-II-1)	0.13(3-II-1)	-3129(3-II-1)	-389(3-II-1)	-255(3-II-1)
1	11	-0.70(2)	-0.54(3-II-1)	-0.16(3-I-1)	-3220(3-II-1)	-395(3-II-1)	-230(3-II-1)
1	12	-0.70(2)	-0.59(3-II-1)	-0.22(3-I-1)	-3284(3-II-1)	-398(3-II-1)	-206(3-II-1)
1	13	-0.70(1)	-0.58(3-II-1)	-0.29(3-I-1)	-3319(3-II-1)	-401(3-II-1)	198(3-I-1)
1	14	-0.69(3-II-1)	-0.51(3-II-1)	-0.36(3-I-1)	-3326(3-II-1)	-402(3-II-1)	205(3-I-1)
1	15	-0.68(3-II-1)	-0.37(3-II-1)	-0.43(3-I-1)	-3307(3-II-1)	-403(3-II-1)	210(3-I-1)
1	16	-0.69(3-II-1)	-0.39(4-I-1)	-0.50(3-I-1)	-3263(3-II-1)	-403(3-II-1)	210(3-I-1)
1	17	-0.64(1)	-0.44(4-I-1)	-0.55(3-I-1)	-3190(3-II-1)	-385(3-II-1)	195(3-I-1)
1	18	-1.13(3-I-1)	-0.90(3-I-1)	-0.95(3-I-1)	-3023(3-II-1)	-318(3-II-1)	142(3-I-1)
1	19	-0.98(3-I-1)	-0.52(3-I-1)	-0.83(3-I-1)	-2913(3-II-1)	-463(3-II-1)	114(4-II-1)
1	20	-0.82(3-I-1)	-0.36(3-I-1)	-0.79(3-I-1)	-2974(3-II-1)	-419(3-II-1)	104(4-II-1)
1	21	-0.73(3-I-1)	-0.27(3-I-1)	-0.76(3-I-1)	-2948(3-II-1)	-380(3-II-1)	90(4-II-1)
1	22	-0.69(3-I-1)	-0.23(3-I-1)	-0.72(3-I-1)	-2857(3-II-1)	-340(3-II-1)	99(3-I-1)
1	23	-0.58(3-I-1)	-0.17(3-I-1)	-0.68(3-I-1)	-2729(3-II-1)	-328(3-II-1)	165(3-I-1)
1	24	-0.48(3-I-1)	-0.17(3-I-1)	-0.59(3-I-1)	-2534(3-II-1)	-303(3-II-1)	175(3-I-1)
1	25	-0.35(3-I-1)	-0.19(3-I-1)	-0.49(3-I-1)	-2281(3-II-1)	-268(3-II-1)	164(3-I-1)
1	26	0.31(3-II-1)	-0.18(3-I-1)	-0.38(3-I-1)	-1905(3-II-1)	-213(3-II-1)	-137(3-II-1)
1	27	0.39(3-II-1)	-0.13(3-I-1)	-0.28(3-I-1)	-1073(3-II-1)	94(3-I-1)	-282(3-II-1)
1	28	0.71(3-II-1)	-0.10(3-I-1)	0.24(3-I-1)	-491(3-II-1)	116(3-I-1)	-234(3-II-1)
1	29	-0.75(3-II-1)	0.49(3-I-1)	0.13(3-I-1)	568(3-II-1)	67(4-II-1)	-291(3-II-1)
1	30	0.52(3-I-1)	0.96(3-I-1)	0.52(3-II-1)	885(3-II-1)	59(3-II-1)	-269(3-II-1)
1	31	0.58(3-I-1)	1.76(3-I-1)	-0.86(3-I-1)	-1594(3-I-1)	86(3-II-1)	-364(3-II-1)
1	32	-0.48(3-I-1)	1.15(3-I-1)	0.39(3-II-1)	-2128(3-I-1)	-244(3-I-1)	-414(3-II-1)
1	33	-0.57(3-I-1)	0.82(3-I-1)	0.40(3-II-1)	-2378(3-I-1)	-285(3-I-1)	-434(3-II-1)
1	34	-0.57(3-I-1)	-0.83(3-II-1)	0.40(3-II-1)	-2570(3-I-1)	-308(3-I-1)	-427(3-II-1)
1	35	-0.61(2)	-0.90(3-II-1)	0.40(3-II-1)	-2738(3-I-1)	-329(3-I-1)	-401(3-II-1)
1	36	-0.65(2)	-0.91(3-II-1)	0.41(3-II-1)	-2891(3-I-1)	-348(3-I-1)	-367(3-II-1)
1	37	-0.67(1)	-0.82(3-II-1)	0.43(3-II-1)	-3023(3-I-1)	-360(3-I-1)	-333(3-II-1)
1	38	-0.68(2)	-0.66(2)	0.43(3-II-1)	-3129(3-I-1)	-366(3-I-1)	-300(3-II-1)
1	39	-0.69(1)	-0.71(2)	-0.40(3-I-1)	-3206(3-I-1)	-369(3-I-1)	-271(3-II-1)
1	40	-0.70(1)	-0.90(3-I-1)	-0.37(3-I-1)	-3255(3-I-1)	-371(3-I-1)	-247(3-II-1)
1	41	-0.70(3-I-1)	-1.05(3-I-1)	-0.33(3-I-1)	-3282(3-I-1)	-373(3-I-1)	-227(3-II-1)
1	42	-0.70(3-I-1)	-1.11(3-I-1)	-0.29(3-I-1)	-3287(3-I-1)	-374(3-I-1)	-210(3-II-1)
1	43	-0.70(1)	-1.12(3-I-1)	-0.25(3-I-1)	-3269(3-I-1)	-374(3-I-1)	-196(3-II-1)
1	44	-0.70(2)	-1.06(3-I-1)	-0.21(3-I-1)	-3230(3-I-1)	-374(3-I-1)	-179(3-II-1)
1	45	-0.70(2)	-0.96(3-I-1)	-0.18(3-I-1)	-3170(3-I-1)	-372(3-I-1)	195(3-I-1)
1	46	-0.70(1)	-0.81(3-I-1)	-0.17(3-I-1)	-3082(3-I-1)	-369(3-I-1)	223(3-I-1)
1	47	-0.69(1)	-0.63(3-I-1)	-0.17(3-I-1)	-2964(3-I-1)	-363(3-I-1)	253(3-I-1)
1	48	-0.68(2)	-0.59(4-II-1)	-0.15(3-I-1)	-2818(3-I-1)	-353(3-I-1)	281(3-I-1)
1	49	-0.66(2)	-0.53(4-II-1)	-0.12(3-I-1)	-2646(3-I-1)	-337(3-I-1)	307(3-I-1)
1	50	-0.63(1)	-0.43(4-II-1)	-0.11(3-I-1)	-2457(3-I-1)	-314(3-I-1)	326(3-I-1)
1	51	-0.59(1)	-0.27(4-II-1)	-0.09(3-I-1)	-2255(3-I-1)	-288(3-I-1)	338(3-I-1)
1	52	-0.55(1)	0.49(3-II-1)	0.10(3-II-1)	-2035(3-I-1)	-261(3-I-1)	343(3-I-1)
1	53	-0.42(3-I-1)	1.01(3-II-1)	0.22(3-II-1)	-1782(3-I-1)	-224(3-I-1)	348(3-I-1)
1	54	0.94(2)	1.72(3-II-1)	0.91(3-II-1)	-1346(3-I-1)	278(3-II-1)	376(3-I-1)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
1	55	0.82(3-I-1)	0.89(3-II-1)	0.53(3-II-1)	-755(3-I-1)	230(3-II-1)	170(3-I-1)
1	56	0.76(3-I-1)	0.39(3-II-1)	0.78(3-II-1)	469(3-II-1)	153(3-II-1)	129(3-I-1)
1	57	0.69(3-II-1)	-0.17(3-I-1)	0.60(3-II-1)	-390(3-II-1)	83(2)	-86(3-II-1)
1	58	0.31(3-II-1)	-0.20(3-I-1)	0.57(3-II-1)	-923(3-II-1)	176(3-I-1)	-133(3-II-1)
1	59	0.39(2)	0.59(3-II-1)	0.62(3-II-1)	-790(3-I-1)	80(3-II-1)	285(3-I-1)
1	60	0.50(2)	0.42(3-II-1)	0.68(3-II-1)	438(3-II-1)	111(3-II-1)	223(3-I-1)
1	61	0.35(3-II-1)	0.42(3-II-1)	0.61(3-II-1)	-213(3-I-1)	75(4-II-1)	202(3-I-1)
1	62	0.30(3-II-1)	0.29(3-II-1)	0.62(3-II-1)	-178(3-II-1)	88(3-I-1)	-209(3-II-1)
1	63	0.39(3-II-1)	-0.17(3-I-1)	0.50(3-II-1)	365(3-I-1)	129(3-I-1)	-226(3-II-1)
1	64	0.28(3-II-1)	-0.21(3-I-1)	0.55(3-II-1)	-780(3-II-1)	123(3-I-1)	-265(3-II-1)
1	65	-0.24(3-I-1)	0.80(3-II-1)	0.63(3-II-1)	-1078(3-I-1)	-109(3-I-1)	341(3-I-1)
1	66	-0.18(3-I-1)	0.45(3-II-1)	0.62(3-II-1)	-415(3-I-1)	40(3-II-1)	232(3-I-1)
1	67	-0.16(3-I-1)	0.20(3-II-1)	0.59(3-II-1)	-1002(3-II-1)	-109(3-II-1)	-302(3-II-1)
1	68	-0.16(3-I-1)	0.31(3-II-1)	0.62(3-II-1)	-350(3-II-1)	57(3-I-1)	-230(3-II-1)
1	69	-0.43(3-I-1)	0.24(3-II-1)	0.48(3-II-1)	-666(3-II-1)	-96(3-II-1)	-238(3-II-1)
1	70	-0.38(3-I-1)	0.22(3-II-1)	0.51(3-II-1)	-1349(3-II-1)	-183(3-II-1)	-328(3-II-1)
1	71	-0.28(3-I-1)	0.22(3-II-1)	0.58(3-II-1)	-1175(3-II-1)	-150(3-II-1)	-322(3-II-1)
1	72	-0.32(3-I-1)	0.30(3-II-1)	0.57(3-II-1)	-501(3-II-1)	-64(3-II-1)	-234(3-II-1)
1	73	-0.37(3-I-1)	0.40(3-II-1)	0.53(3-II-1)	-609(3-I-1)	-65(3-I-1)	249(3-I-1)
1	74	-0.42(3-I-1)	0.46(3-II-1)	0.36(3-II-1)	-1331(3-I-1)	-162(3-I-1)	364(3-I-1)
1	75	-0.54(1)	-0.19(3-I-1)	0.24(3-II-1)	-1552(3-I-1)	-202(3-I-1)	371(3-I-1)
1	76	-0.47(3-I-1)	0.23(3-II-1)	0.39(3-II-1)	-813(3-I-1)	-108(3-I-1)	261(3-I-1)
1	77	-0.55(3-I-1)	-0.25(4-II-1)	0.26(3-II-1)	-1001(3-I-1)	-141(3-I-1)	267(3-I-1)
1	78	-0.59(1)	-0.32(4-II-1)	0.15(3-II-1)	-1748(3-I-1)	-233(3-I-1)	367(3-I-1)
1	79	-0.62(2)	-0.42(4-II-1)	-0.08(3-I-1)	-1924(3-I-1)	-257(3-I-1)	355(3-I-1)
1	80	-0.64(3-I-1)	-0.35(4-II-1)	0.13(3-II-1)	-1170(3-I-1)	-169(3-I-1)	269(3-I-1)
1	81	-0.69(3-I-1)	-0.30(4-II-1)	0.19(3-II-1)	-1018(2)	-139(2)	-257(3-II-1)
1	82	-0.74(3-I-1)	-0.26(4-II-1)	0.28(3-II-1)	-1646(3-II-1)	-223(3-II-1)	-342(3-II-1)
1	83	-0.52(3-I-1)	0.20(3-II-1)	0.42(3-II-1)	-1504(3-II-1)	-204(3-II-1)	-328(3-II-1)
1	84	-0.54(3-I-1)	-0.20(4-II-1)	0.36(3-II-1)	-824(3-II-1)	-115(3-II-1)	-246(3-II-1)
1	85	-0.70(1)	-0.42(4-II-1)	-0.19(3-II-1)	-1433(2)	-187(3-II-1)	-279(3-II-1)
1	86	-0.70(1)	-0.40(4-II-1)	0.13(3-I-1)	-2192(3-II-1)	-285(3-II-1)	-343(3-II-1)
1	87	-0.80(3-I-1)	-0.34(4-II-1)	0.22(3-I-1)	-1828(3-II-1)	-238(3-II-1)	-363(3-II-1)
1	88	-0.72(3-I-1)	-0.36(4-II-1)	0.18(3-I-1)	-1189(2)	-159(2)	-265(3-II-1)
1	89	-0.66(1)	-0.39(4-II-1)	-0.24(3-II-1)	-1330(2)	-176(2)	-272(3-II-1)
1	90	-0.66(1)	-0.38(4-II-1)	0.20(3-I-1)	-2030(3-II-1)	-260(3-II-1)	-358(3-II-1)
1	91	-0.70(1)	-0.63(3-I-1)	-0.20(3-II-1)	-2296(3-I-1)	-283(3-I-1)	296(3-I-1)
1	92	-0.70(1)	-0.47(4-II-1)	-0.22(3-II-1)	-1479(3-I-1)	-189(3-I-1)	260(3-I-1)
1	93	-0.68(3-I-1)	-0.41(4-II-1)	-0.16(3-II-1)	-1305(3-I-1)	-185(3-I-1)	267(3-I-1)
1	94	-0.65(2)	-0.48(4-II-1)	-0.16(3-II-1)	-2076(3-I-1)	-273(3-I-1)	337(3-I-1)
1	95	-0.68(1)	-0.52(4-II-1)	-0.21(3-II-1)	-2199(3-I-1)	-280(3-I-1)	316(3-I-1)
1	96	-0.67(1)	-0.44(4-II-1)	-0.24(3-II-1)	-1405(3-I-1)	-189(3-I-1)	263(3-I-1)
1	97	-0.69(2)	-0.43(4-I-1)	-0.65(3-I-1)	-1439(3-II-1)	-189(3-II-1)	-286(3-II-1)
1	98	-0.68(2)	-0.40(4-I-1)	-0.59(3-I-1)	-2360(3-II-1)	-298(3-II-1)	332(3-I-1)
1	99	-0.70(1)	-0.38(3-II-1)	-0.40(3-I-1)	-2441(3-II-1)	-303(3-II-1)	310(3-I-1)
1	100	-0.71(2)	-0.40(2)	-0.42(3-I-1)	-1544(3-II-1)	-197(3-II-1)	-287(3-II-1)
1	101	-0.70(2)	-0.40(4-I-1)	-0.52(3-I-1)	-1498(3-II-1)	-194(3-II-1)	-286(3-II-1)
1	102	-0.69(2)	-0.37(4-I-1)	-0.49(3-I-1)	-2409(3-II-1)	-302(3-II-1)	322(3-I-1)
1	103	-0.70(2)	-0.57(2)	-0.54(3-I-1)	-2263(3-I-1)	-262(3-I-1)	-394(3-II-1)
1	104	-0.70(2)	-0.47(4-I-1)	-0.62(3-I-1)	-1288(3-I-1)	-150(3-I-1)	-341(3-II-1)
1	105	-0.71(2)	-0.53(3-I-1)	-0.41(3-I-1)	-1472(2)	-173(1)	-310(3-II-1)
1	106	-0.71(2)	-0.77(3-I-1)	-0.38(3-I-1)	-2380(3-I-1)	-275(3-I-1)	-335(3-II-1)
1	107	-0.70(2)	-0.68(3-I-1)	-0.46(3-I-1)	-2331(3-I-1)	-268(3-I-1)	-363(3-II-1)
1	108	-0.71(2)	-0.49(3-I-1)	-0.52(3-I-1)	-1391(2)	-163(1)	-325(3-II-1)
1	109	-0.71(2)	-0.40(2)	-0.32(3-I-1)	-1565(3-II-1)	-199(3-II-1)	-288(3-II-1)
1	110	-0.71(2)	-0.42(3-II-1)	-0.31(3-I-1)	-2448(3-II-1)	-303(3-II-1)	297(3-I-1)
1	111	-0.71(2)	-0.43(3-II-1)	-0.23(3-I-1)	-2428(3-II-1)	-302(3-II-1)	-300(3-II-1)
1	112	-0.72(2)	-0.40(2)	-0.23(3-I-1)	-1561(3-II-1)	-199(3-II-1)	-288(3-II-1)
1	113	-0.72(2)	-0.55(3-I-1)	-0.24(3-I-1)	-1549(2)	-184(2)	-283(3-II-1)
1	114	-0.71(2)	-0.82(3-I-1)	-0.24(3-I-1)	-2411(3-I-1)	-283(3-I-1)	-284(3-II-1)
1	115	-0.71(2)	-0.82(3-I-1)	-0.31(3-I-1)	-2406(3-I-1)	-279(3-I-1)	-310(3-II-1)
1	116	-0.71(2)	-0.55(3-I-1)	-0.32(3-I-1)	-1525(2)	-179(1)	-297(3-II-1)
1	117	-0.71(2)	-0.51(3-I-1)	-0.18(3-I-1)	-1519(3-I-1)	-188(3-I-1)	257(3-I-1)
1	118	-0.71(2)	-0.72(3-I-1)	-0.18(3-I-1)	-2360(3-I-1)	-285(3-I-1)	277(3-I-1)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
1	119	-0.71(2)	-0.79(3-I-1)	-0.19(3-I-1)	-2396(3-I-1)	-285(3-I-1)	258(3-I-1)
1	120	-0.72(2)	-0.54(3-I-1)	-0.18(3-I-1)	-1546(2)	-187(2)	-268(3-II-1)
1	121	-0.72(2)	-0.40(4-II-1)	-0.17(3-I-1)	-1534(2)	-198(3-II-1)	-287(3-II-1)
1	122	-0.71(2)	-0.39(3-II-1)	-0.16(3-I-1)	-2380(3-II-1)	-300(3-II-1)	-314(3-II-1)
1	123	-0.71(1)	-0.39(4-II-1)	-0.12(3-I-1)	-2302(3-II-1)	-295(3-II-1)	-328(3-II-1)
1	124	-0.72(2)	-0.42(4-II-1)	-0.16(3-I-1)	-1500(2)	-195(3-II-1)	-284(3-II-1)
1	125	-0.69(2)	-0.54(4-I-1)	-0.57(3-I-1)	-2161(3-I-1)	-253(3-I-1)	-425(3-II-1)
1	126	-0.65(2)	-0.42(4-I-1)	-0.78(3-I-1)	-2286(3-II-1)	-286(3-II-1)	342(3-I-1)
1	127	-0.68(2)	-0.47(4-I-1)	-0.69(3-I-1)	-1162(3-I-1)	-141(3-I-1)	-357(3-II-1)
1	128	-0.66(2)	-0.43(4-I-1)	-0.78(3-I-1)	-1366(3-II-1)	-176(3-II-1)	-287(3-II-1)
1	129	0.19(3-II-1)	-0.15(4-I-1)	-0.43(3-I-1)	-955(3-II-1)	175(3-I-1)	-288(3-II-1)
1	130	0.24(3-II-1)	-0.23(3-II-1)	-0.25(3-I-1)	578(3-I-1)	128(3-I-1)	-343(3-II-1)
1	131	0.16(3-II-1)	-0.28(3-II-1)	-0.51(3-I-1)	433(3-I-1)	112(3-I-1)	-374(3-II-1)
1	132	0.16(4-I-1)	0.41(3-I-1)	-0.52(3-I-1)	377(3-II-1)	124(3-II-1)	-423(3-II-1)
1	133	0.29(4-I-1)	0.39(3-I-1)	-0.42(3-I-1)	577(3-II-1)	155(3-II-1)	-393(3-II-1)
1	134	0.22(4-I-1)	0.74(3-I-1)	-0.57(3-I-1)	848(3-II-1)	201(3-II-1)	-470(3-II-1)
1	135	-0.29(3-I-1)	-0.13(4-I-1)	-0.53(3-I-1)	-1321(3-II-1)	144(3-I-1)	301(3-I-1)
1	136	-0.29(3-I-1)	0.94(3-I-1)	-0.60(3-I-1)	-1126(3-I-1)	157(3-II-1)	-505(3-II-1)
1	137	-0.25(3-I-1)	0.49(3-I-1)	-0.59(3-I-1)	359(3-II-1)	108(3-II-1)	-413(3-II-1)
1	138	-0.26(3-I-1)	0.23(3-I-1)	-0.58(3-I-1)	474(3-I-1)	106(3-I-1)	-333(3-II-1)
1	139	-0.45(3-I-1)	-0.14(4-I-1)	-0.61(3-I-1)	-1588(3-II-1)	-178(3-II-1)	339(3-I-1)
1	140	-0.50(3-I-1)	0.65(3-I-1)	-0.41(3-I-1)	-1368(3-I-1)	-153(3-I-1)	-529(3-II-1)
1	141	-0.46(3-I-1)	0.45(3-I-1)	-0.55(3-I-1)	-364(3-I-1)	59(3-II-1)	-412(3-II-1)
1	142	-0.44(3-I-1)	0.20(3-I-1)	-0.60(3-I-1)	-607(3-II-1)	80(3-I-1)	-310(3-II-1)
1	143	-0.71(3-I-1)	-0.58(3-II-1)	-0.54(3-I-1)	-2027(3-I-1)	-241(3-I-1)	-454(3-II-1)
1	144	-0.95(3-I-1)	-0.40(4-I-1)	-0.85(3-I-1)	-2208(3-II-1)	-272(3-II-1)	355(3-I-1)
1	145	-0.77(3-I-1)	-0.44(4-I-1)	-0.66(3-I-1)	-1002(3-I-1)	-126(3-I-1)	-369(3-II-1)
1	146	-0.85(3-I-1)	-0.40(4-I-1)	-0.76(3-I-1)	-1299(3-II-1)	-161(3-II-1)	290(3-I-1)
1	147	-0.76(3-I-1)	-0.40(4-I-1)	-0.57(3-I-1)	-838(3-I-1)	-104(3-I-1)	-381(3-II-1)
1	148	-0.69(3-I-1)	-0.63(3-II-1)	-0.47(3-I-1)	-1878(3-I-1)	-223(3-I-1)	-481(3-II-1)
1	149	-0.59(3-I-1)	-0.59(3-II-1)	-0.38(3-I-1)	-1550(3-I-1)	-174(3-I-1)	-527(3-II-1)
1	150	-0.58(3-I-1)	-0.36(3-II-1)	-0.50(3-I-1)	-504(3-I-1)	-47(4-II-1)	-403(3-II-1)
1	151	-0.64(3-I-1)	-0.62(3-II-1)	-0.40(3-I-1)	-1716(3-I-1)	-199(3-I-1)	-507(3-II-1)
1	152	-0.67(3-I-1)	-0.37(3-II-1)	-0.51(3-I-1)	-663(3-I-1)	-77(4-II-1)	-388(3-II-1)
1	153	-0.58(3-I-1)	-0.19(4-I-1)	-0.60(3-I-1)	-876(3-II-1)	-105(3-II-1)	-295(3-II-1)
1	154	-0.57(3-I-1)	-0.17(4-I-1)	-0.65(3-I-1)	-1845(3-II-1)	-219(3-II-1)	371(3-I-1)
1	155	-0.83(3-I-1)	-0.35(4-I-1)	-0.64(3-I-1)	-1163(3-II-1)	-148(3-II-1)	292(3-I-1)
1	156	-0.69(3-I-1)	-0.27(4-I-1)	-0.60(3-I-1)	-1023(3-II-1)	-128(3-II-1)	297(3-I-1)
1	157	-0.72(3-I-1)	-0.24(3-I-1)	-0.72(3-I-1)	-2467(3-II-1)	-309(3-II-1)	376(3-I-1)
1	158	-0.66(3-I-1)	-0.19(4-I-1)	-0.69(3-I-1)	-2182(3-II-1)	-249(3-II-1)	381(3-I-1)
1	159	-0.71(3-I-1)	-0.25(4-I-1)	-0.67(3-I-1)	-1817(3-II-1)	-225(3-II-1)	381(3-I-1)
1	160	-0.83(3-I-1)	-0.30(4-I-1)	-0.67(3-I-1)	-1898(3-II-1)	-235(3-II-1)	373(3-I-1)
1	161	-0.97(3-I-1)	-0.37(3-I-1)	-0.70(3-I-1)	-2332(3-II-1)	-289(3-II-1)	375(3-I-1)
1	162	-0.80(3-I-1)	-0.32(3-I-1)	-0.73(3-I-1)	-2498(3-II-1)	-322(3-II-1)	381(3-I-1)
2	1	0.37(3-II-1)	-0.97(3-I-1)	0.75(3-II-1)	-146(3-I-1)	-1471(3-I-1)	-151(2)
2	2	0.03(3-II-1)	-0.92(2)	0.42(3-II-1)	-61(3-I-1)	824(3-II-1)	-222(3-II-1)
2	3	0.03(3-II-1)	-1.13(3-II-1)	0.20(3-II-1)	-70(3-I-1)	588(3-II-1)	-235(3-II-1)
2	4	0.02(3-II-1)	-1.32(3-II-1)	0.11(3-II-1)	-103(2)	208(2)	-173(3-II-1)
2	5	0.01(3-II-1)	-1.39(3-II-1)	0.02(4-II-1)	-149(2)	-506(3-II-1)	183(3-I-1)
2	6	0.28(3-II-1)	-1.43(3-II-1)	0.14(3-I-1)	-69(3-II-1)	-1322(3-II-1)	146(2)
2	7	0.36(3-II-1)	-0.84(1)	1.27(3-II-1)	-273(3-I-1)	-1525(3-I-1)	-224(2)
2	8	0.55(3-II-1)	-0.77(1)	0.72(3-II-1)	-249(3-I-1)	771(3-II-1)	-263(3-II-1)
2	9	0.24(3-II-1)	-0.82(3-II-1)	0.50(3-II-1)	-230(3-I-1)	604(3-II-1)	-277(3-II-1)
2	10	0.16(3-II-1)	-0.89(3-II-1)	0.36(3-II-1)	-321(3-I-1)	296(2)	-230(3-II-1)
2	11	0.22(3-II-1)	-0.92(3-II-1)	0.24(3-II-1)	-588(2)	472(3-I-1)	-84(3-II-1)
2	12	-0.54(3-I-1)	-1.13(3-II-1)	0.15(4-I-1)	-982(2)	-1251(3-II-1)	249(3-II-1)
3	1	2.09(3-II-1)	-1.12(3-II-1)	0.93(3-II-1)	-347(3-I-1)	-1436(3-I-1)	-188(2)
3	2	0.75(3-II-1)	-0.85(3-II-1)	0.73(3-II-1)	-251(3-I-1)	683(3-II-1)	-264(2)
3	3	0.43(3-II-1)	-0.63(1)	0.62(3-II-1)	-287(3-I-1)	596(3-II-1)	-321(3-II-1)
3	4	0.31(3-II-1)	-0.54(3-II-1)	0.49(3-II-1)	-417(3-I-1)	331(2)	-354(2)
3	5	0.32(3-II-1)	-0.44(3-II-1)	0.36(3-II-1)	-694(3-I-1)	365(3-I-1)	-391(2)
3	6	0.60(3-II-1)	-0.18(3-I-1)	0.11(4-I-1)	-1075(3-I-1)	-526(3-II-1)	-635(3-I-1)
3	7	1.15(3-II-1)	-1.00(3-II-1)	0.40(3-II-1)	-164(3-I-1)	-1303(3-I-1)	-280(2)
3	8	0.83(3-II-1)	-0.68(1)	0.70(3-II-1)	-151(3-I-1)	-683(3-I-1)	-329(2)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
3	9	0.55(3-II-1)	-0.55(1)	0.61(3-II-1)	-216(3-I-1)	554(3-II-1)	-414(2)
3	10	0.49(3-II-1)	-0.40(1)	0.48(3-II-1)	-301(3-I-1)	356(3-II-1)	-495(2)
3	11	0.59(3-II-1)	-0.23(1)	0.27(3-II-1)	-373(3-I-1)	180(3-I-1)	-573(2)
3	12	0.86(3-II-1)	-0.08(2)	0.05(3-II-1)	-401(3-I-1)	49(2)	-610(3-I-1)
3	13	0.67(3-II-1)	-1.01(3-II-1)	0.28(3-II-1)	-164(3-I-1)	-1360(3-I-1)	-275(3-I-1)
3	14	0.67(3-II-1)	-0.77(3-II-1)	0.50(3-II-1)	125(3-II-1)	-736(3-I-1)	-385(2)
3	15	0.65(3-II-1)	-0.54(3-II-1)	0.54(3-II-1)	167(3-II-1)	505(3-II-1)	-459(2)
3	16	0.68(3-II-1)	-0.37(1)	0.42(3-II-1)	196(3-II-1)	369(3-II-1)	-520(2)
3	17	0.81(3-II-1)	-0.21(1)	0.26(3-II-1)	209(3-II-1)	174(3-II-1)	-560(2)
3	18	1.04(3-II-1)	-0.07(1)	0.08(3-II-1)	213(3-II-1)	32(2)	-565(3-I-1)
3	19	0.37(3-II-1)	-1.01(3-II-1)	0.23(3-II-1)	-178(3-I-1)	-1488(3-I-1)	-281(3-I-1)
3	20	0.55(3-II-1)	-0.82(3-II-1)	0.37(3-II-1)	144(3-II-1)	-814(3-I-1)	-378(3-I-1)
3	21	0.67(3-II-1)	-0.60(3-II-1)	0.41(3-II-1)	211(3-II-1)	463(3-II-1)	-445(2)
3	22	0.81(3-II-1)	-0.40(3-II-1)	0.36(3-II-1)	259(3-II-1)	373(3-II-1)	-492(3-I-1)
3	23	0.99(3-II-1)	-0.23(1)	0.24(3-II-1)	293(3-II-1)	203(3-II-1)	-534(3-I-1)
3	24	1.23(3-II-1)	-0.08(1)	0.09(3-II-1)	315(3-II-1)	51(3-II-1)	-520(3-I-1)
3	25	-0.22(3-I-1)	-1.01(3-II-1)	0.22(2)	-191(3-I-1)	-1628(3-I-1)	-275(3-I-1)
3	26	0.45(3-II-1)	-0.83(3-II-1)	0.30(2)	143(3-II-1)	-907(3-I-1)	-373(3-I-1)
3	27	0.67(3-II-1)	-0.63(3-II-1)	0.32(2)	219(3-II-1)	-428(3-I-1)	-433(3-I-1)
3	28	0.88(3-II-1)	-0.43(3-II-1)	0.29(2)	276(3-II-1)	365(3-II-1)	-472(3-I-1)
3	29	1.12(3-II-1)	-0.24(1)	0.20(2)	319(3-II-1)	213(3-II-1)	-499(3-I-1)
3	30	1.41(3-II-1)	-0.08(1)	0.08(1)	348(3-II-1)	55(3-II-1)	-478(3-I-1)
3	31	-0.26(3-I-1)	-1.01(3-II-1)	0.22(4-I-1)	-202(3-I-1)	-1765(3-I-1)	-261(3-I-1)
3	32	0.38(3-II-1)	-0.83(3-II-1)	0.28(4-I-1)	129(3-II-1)	-997(3-I-1)	-352(3-I-1)
3	33	0.67(3-II-1)	-0.64(3-II-1)	0.29(4-I-1)	205(3-II-1)	-484(3-I-1)	-405(3-I-1)
3	34	0.93(3-II-1)	-0.44(3-II-1)	0.26(4-I-1)	262(3-II-1)	348(3-II-1)	-437(3-I-1)
3	35	1.22(3-II-1)	-0.24(3-II-1)	0.19(4-I-1)	306(3-II-1)	210(3-II-1)	-456(3-I-1)
3	36	1.54(3-II-1)	-0.08(1)	0.07(4-I-1)	337(3-II-1)	57(3-II-1)	-435(3-I-1)
3	37	-0.32(3-I-1)	-0.99(3-II-1)	0.24(3-I-1)	-210(3-I-1)	-1890(3-I-1)	-241(3-I-1)
3	38	0.35(3-II-1)	-0.82(3-II-1)	0.28(3-I-1)	103(3-II-1)	-1078(3-I-1)	-321(3-I-1)
3	39	0.66(3-II-1)	-0.63(3-II-1)	0.28(3-I-1)	174(3-II-1)	-530(3-I-1)	-366(3-I-1)
3	40	0.96(3-II-1)	-0.43(3-II-1)	0.25(4-I-1)	229(3-II-1)	326(3-II-1)	-390(3-I-1)
3	41	1.28(3-II-1)	-0.24(3-II-1)	0.18(4-I-1)	289(2)	203(3-II-1)	-407(3-I-1)
3	42	1.64(3-II-1)	-0.08(2)	0.07(4-I-1)	336(2)	57(3-II-1)	-386(3-I-1)
3	43	-0.39(3-I-1)	-0.97(3-II-1)	0.25(3-I-1)	-215(3-I-1)	-1999(3-I-1)	-214(3-I-1)
3	44	0.34(3-II-1)	-0.79(3-II-1)	0.29(3-I-1)	-80(3-I-1)	-1148(3-I-1)	-282(3-I-1)
3	45	0.66(3-II-1)	-0.60(3-II-1)	0.28(3-I-1)	144(3-II-1)	-571(3-I-1)	-321(3-I-1)
3	46	0.98(3-II-1)	-0.42(1)	0.25(3-I-1)	204(2)	305(3-II-1)	-343(3-I-1)
3	47	1.32(3-II-1)	-0.24(1)	0.18(3-I-1)	275(2)	196(3-II-1)	-356(3-I-1)
3	48	1.69(3-II-1)	-0.08(1)	0.07(3-I-1)	322(2)	56(3-II-1)	-338(3-I-1)
3	49	-0.47(3-I-1)	-0.94(3-II-1)	0.27(3-I-1)	-220(3-I-1)	-2086(3-I-1)	-188(3-I-1)
3	50	0.34(3-II-1)	-0.76(1)	0.30(3-I-1)	-84(3-I-1)	-1208(3-I-1)	-242(3-I-1)
3	51	0.66(3-II-1)	-0.59(1)	0.29(3-I-1)	124(3-II-1)	-609(3-I-1)	-275(3-I-1)
3	52	0.99(3-II-1)	-0.41(1)	0.25(3-I-1)	188(2)	291(3-II-1)	-294(3-I-1)
3	53	1.33(3-II-1)	-0.24(1)	0.18(3-I-1)	258(2)	189(3-II-1)	-306(3-I-1)
3	54	1.71(3-II-1)	-0.08(1)	0.07(3-I-1)	304(2)	55(3-II-1)	-289(3-I-1)
3	55	-0.55(3-I-1)	-0.93(1)	0.28(3-I-1)	-226(3-I-1)	-2154(3-I-1)	-164(3-I-1)
3	56	0.35(3-II-1)	-0.76(1)	0.30(3-I-1)	-90(3-I-1)	-1257(3-I-1)	-203(3-I-1)
3	57	0.65(3-II-1)	-0.59(1)	0.29(3-I-1)	110(3-II-1)	-641(3-I-1)	-229(3-I-1)
3	58	0.98(3-II-1)	-0.41(1)	0.25(3-I-1)	174(2)	282(3-II-1)	-245(3-I-1)
3	59	1.33(3-II-1)	-0.24(1)	0.17(3-I-1)	243(2)	184(3-II-1)	-254(3-I-1)
3	60	1.71(3-II-1)	-0.08(2)	0.07(3-I-1)	288(2)	54(3-II-1)	-240(3-I-1)
3	61	-0.60(3-I-1)	-0.94(1)	0.31(3-I-1)	-231(3-I-1)	-2203(3-I-1)	-141(3-I-1)
3	62	0.35(3-II-1)	-0.76(1)	0.31(3-I-1)	-96(3-I-1)	-1293(3-I-1)	-167(3-I-1)
3	63	0.64(3-II-1)	-0.59(1)	0.29(3-I-1)	103(3-II-1)	-666(3-I-1)	-185(3-I-1)
3	64	0.97(3-II-1)	-0.41(1)	0.24(3-I-1)	164(2)	280(3-II-1)	-197(3-I-1)
3	65	1.32(3-II-1)	-0.24(2)	0.16(3-I-1)	232(2)	182(3-II-1)	-204(3-I-1)
3	66	1.70(3-II-1)	-0.08(2)	0.06(3-I-1)	276(2)	53(3-II-1)	-192(3-I-1)
3	67	-0.62(3-I-1)	-0.95(1)	0.33(3-I-1)	-235(3-I-1)	-2233(3-I-1)	131(3-II-1)
3	68	0.33(3-II-1)	-0.77(1)	0.31(3-I-1)	-100(3-I-1)	-1317(3-I-1)	145(3-II-1)
3	69	0.62(3-II-1)	-0.59(1)	0.27(3-I-1)	104(3-II-1)	-682(3-I-1)	152(3-II-1)
3	70	0.94(3-II-1)	-0.41(1)	0.22(3-I-1)	160(2)	283(3-II-1)	157(3-II-1)
3	71	1.30(3-II-1)	-0.24(2)	0.15(3-I-1)	227(2)	183(3-II-1)	161(3-II-1)
3	72	1.71(2)	-0.08(1)	0.05(3-I-1)	271(2)	54(3-II-1)	151(3-II-1)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
4	1	-0.60(3-I-1)	-0.96(1)	0.35(3-I-1)	-237(3-I-1)	-2246(3-I-1)	153(3-II-1)
4	2	0.30(3-II-1)	-0.78(1)	0.30(3-I-1)	-103(3-I-1)	-1327(3-I-1)	176(3-II-1)
4	3	0.58(3-II-1)	-0.60(1)	0.25(3-I-1)	110(3-II-1)	-689(3-I-1)	191(3-II-1)
4	4	0.91(3-II-1)	-0.42(1)	0.19(3-I-1)	164(3-II-1)	291(3-II-1)	200(3-II-1)
4	5	1.30(2)	-0.24(1)	0.13(4-I-1)	230(2)	187(3-II-1)	207(3-II-1)
4	6	1.75(2)	-0.08(1)	0.05(4-I-1)	274(2)	54(3-II-1)	195(3-II-1)
4	7	-0.54(3-I-1)	-0.97(1)	0.36(3-I-1)	-238(3-I-1)	-2244(3-I-1)	177(3-II-1)
4	8	0.24(3-II-1)	-0.79(1)	0.29(3-I-1)	-103(3-I-1)	-1325(3-I-1)	209(3-II-1)
4	9	0.54(3-II-1)	-0.60(1)	0.23(3-I-1)	119(3-II-1)	-687(3-I-1)	231(3-II-1)
4	10	0.89(2)	-0.42(1)	0.17(4-I-1)	173(3-II-1)	304(3-II-1)	246(3-II-1)
4	11	1.32(2)	-0.24(1)	0.12(4-I-1)	239(2)	194(3-II-1)	255(3-II-1)
4	12	1.78(2)	-0.08(1)	0.04(4-I-1)	284(2)	56(3-II-1)	241(3-II-1)
4	13	-0.44(3-I-1)	-0.99(1)	0.37(3-I-1)	-239(3-I-1)	-2226(3-I-1)	204(3-II-1)
4	14	0.18(3-II-1)	-0.80(1)	0.27(3-I-1)	-103(3-I-1)	-1310(3-I-1)	245(3-II-1)
4	15	0.49(3-II-1)	-0.61(2)	0.20(3-I-1)	134(3-II-1)	-675(3-I-1)	276(3-II-1)
4	16	0.90(2)	-0.42(1)	-0.15(4-II-1)	187(3-II-1)	321(3-II-1)	296(3-II-1)
4	17	1.33(2)	-0.24(2)	-0.10(4-II-1)	253(2)	202(3-II-1)	308(3-II-1)
4	18	1.78(2)	-0.08(2)	-0.04(4-II-1)	300(2)	58(3-II-1)	291(3-II-1)
4	19	-0.34(3-II-1)	-1.00(1)	-0.39(3-II-1)	-240(3-I-1)	-2190(3-I-1)	232(3-II-1)
4	20	0.14(3-I-1)	-0.81(2)	-0.30(3-II-1)	-102(3-I-1)	-1282(3-I-1)	286(3-II-1)
4	21	0.49(2)	-0.62(2)	-0.23(3-II-1)	154(3-II-1)	-655(3-I-1)	325(3-II-1)
4	22	0.90(2)	-0.43(1)	-0.17(4-II-1)	206(3-II-1)	342(3-II-1)	350(3-II-1)
4	23	1.32(2)	-0.25(2)	-0.12(4-II-1)	272(2)	212(3-II-1)	365(3-II-1)
4	24	1.77(2)	-0.08(1)	-0.05(4-II-1)	320(2)	60(3-II-1)	344(3-II-1)
4	25	-0.39(3-II-1)	-1.02(1)	-0.43(3-II-1)	-242(3-I-1)	-2137(3-I-1)	263(3-II-1)
4	26	0.20(3-I-1)	-0.82(2)	-0.34(3-II-1)	112(3-II-1)	-1242(3-I-1)	330(3-II-1)
4	27	0.49(2)	-0.63(2)	-0.27(3-II-1)	177(3-II-1)	-627(3-I-1)	378(3-II-1)
4	28	0.88(2)	-0.43(1)	-0.19(3-II-1)	228(3-II-1)	367(3-II-1)	408(3-II-1)
4	29	1.29(2)	-0.25(2)	-0.14(4-II-1)	290(1)	223(3-II-1)	424(3-II-1)
4	30	1.73(2)	-0.08(1)	-0.05(4-II-1)	339(2)	62(3-II-1)	400(3-II-1)
4	31	-0.49(3-II-1)	-1.03(1)	-0.47(3-II-1)	-243(3-I-1)	-2064(3-I-1)	297(3-II-1)
4	32	0.32(3-I-1)	-0.83(2)	-0.39(3-II-1)	135(3-II-1)	-1190(3-I-1)	378(3-II-1)
4	33	0.55(3-I-1)	-0.63(2)	-0.31(3-II-1)	199(3-II-1)	-593(3-I-1)	435(3-II-1)
4	34	0.86(2)	-0.43(2)	-0.23(3-II-1)	250(3-II-1)	395(3-II-1)	469(3-II-1)
4	35	1.25(2)	-0.25(2)	-0.15(4-II-1)	302(2)	233(3-II-1)	487(3-II-1)
4	36	1.66(2)	-0.08(1)	-0.06(4-II-1)	352(2)	63(3-II-1)	457(3-II-1)
4	37	-0.58(3-II-1)	-1.03(1)	-0.50(3-II-1)	-241(3-I-1)	-1970(3-I-1)	332(3-II-1)
4	38	0.44(3-I-1)	-0.83(1)	-0.44(3-II-1)	157(3-II-1)	-1128(3-I-1)	430(3-II-1)
4	39	0.62(3-I-1)	-0.62(2)	-0.36(3-II-1)	219(3-II-1)	-554(3-I-1)	494(3-II-1)
4	40	0.83(3-I-1)	-0.43(2)	-0.26(3-II-1)	264(3-II-1)	424(3-II-1)	532(3-II-1)
4	41	1.19(2)	-0.24(2)	-0.16(3-II-1)	300(3-II-1)	239(3-II-1)	547(3-II-1)
4	42	1.58(2)	-0.08(1)	-0.06(4-II-1)	345(2)	62(3-II-1)	513(3-II-1)
4	43	-0.64(3-II-1)	-1.03(1)	-0.54(3-II-1)	-233(3-I-1)	-1858(3-I-1)	371(3-II-1)
4	44	0.56(3-I-1)	-0.82(1)	-0.50(3-II-1)	165(3-II-1)	-1053(3-I-1)	482(3-II-1)
4	45	0.69(3-I-1)	-0.61(2)	-0.42(3-II-1)	215(3-II-1)	595(3-II-1)	551(3-II-1)
4	46	0.85(3-I-1)	-0.42(3-II-1)	-0.31(3-II-1)	247(3-II-1)	447(3-II-1)	586(3-II-1)
4	47	1.12(4-I-1)	-0.24(2)	-0.19(3-II-1)	268(3-II-1)	235(3-II-1)	597(3-II-1)
4	48	1.52(4-I-1)	-0.08(2)	-0.06(3-II-1)	303(2)	57(3-II-1)	559(3-II-1)
4	49	-0.66(3-II-1)	-1.04(1)	-0.57(3-II-1)	-219(3-I-1)	-1734(3-I-1)	400(3-II-1)
4	50	0.66(3-I-1)	-0.82(1)	-0.55(3-II-1)	142(3-II-1)	-966(3-I-1)	520(3-II-1)
4	51	0.74(3-I-1)	-0.63(3-II-1)	-0.49(3-II-1)	162(3-II-1)	653(3-II-1)	593(3-II-1)
4	52	0.86(3-I-1)	-0.45(3-II-1)	-0.37(3-II-1)	168(3-II-1)	456(3-II-1)	625(3-II-1)
4	53	1.06(4-I-1)	-0.24(3-II-1)	-0.22(3-II-1)	172(3-II-1)	215(3-II-1)	630(3-II-1)
4	54	1.47(4-I-1)	-0.08(1)	-0.06(3-II-1)	197(2)	48(3-II-1)	586(3-II-1)
4	55	0.81(3-I-1)	-1.04(1)	-0.57(3-II-1)	-195(3-I-1)	-1603(3-I-1)	402(3-II-1)
4	56	0.74(3-I-1)	-0.85(3-II-1)	-0.56(3-II-1)	-106(3-I-1)	-882(3-I-1)	519(3-II-1)
4	57	0.72(3-I-1)	-0.73(3-II-1)	-0.54(3-II-1)	-57(3-I-1)	711(3-II-1)	598(3-II-1)
4	58	0.81(3-I-1)	-0.57(3-II-1)	-0.49(3-II-1)	-43(3-I-1)	450(3-II-1)	637(3-II-1)
4	59	1.00(3-I-1)	-0.30(3-II-1)	-0.29(3-II-1)	-78(3-II-1)	167(3-II-1)	640(2)
4	60	1.44(4-I-1)	-0.06(1)	-0.06(3-II-1)	-118(3-II-1)	34(3-I-1)	616(2)
4	61	1.11(3-I-1)	-1.03(1)	-0.49(3-II-1)	-173(3-I-1)	-1501(3-I-1)	363(3-II-1)
4	62	0.79(3-I-1)	-0.99(3-II-1)	-0.50(2)	-107(3-I-1)	929(3-II-1)	447(3-II-1)
4	63	0.58(3-I-1)	-0.94(3-II-1)	-0.53(3-II-1)	-154(3-II-1)	771(3-II-1)	529(3-II-1)
4	64	0.64(3-I-1)	-0.84(3-II-1)	-0.60(3-II-1)	-312(3-II-1)	442(3-II-1)	581(3-II-1)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
4	65	0.95(3-I-1)	-0.60(3-II-1)	-0.57(3-II-1)	-465(3-II-1)	202(3-I-1)	634(2)
4	66	1.48(4-I-1)	-0.18(3-II-1)	0.16(3-I-1)	-602(3-II-1)	52(2)	604(2)
4	67	1.73(3-I-1)	-1.10(1)	-0.62(3-I-1)	-299(3-I-1)	-1528(3-I-1)	242(3-II-1)
4	68	0.63(3-I-1)	-1.09(3-II-1)	-0.44(2)	-171(2)	1018(3-II-1)	330(3-II-1)
4	69	0.39(3-I-1)	-1.19(3-II-1)	-0.40(2)	-295(3-II-1)	800(3-II-1)	366(3-II-1)
4	70	0.39(3-I-1)	-1.27(3-II-1)	-0.48(3-II-1)	-592(3-II-1)	397(3-II-1)	352(2)
4	71	0.67(3-I-1)	-1.41(3-II-1)	-0.71(3-II-1)	-1092(3-II-1)	381(3-I-1)	362(2)
4	72	1.80(3-I-1)	-1.46(3-II-1)	-0.85(3-II-1)	-1732(3-II-1)	-1061(3-II-1)	588(3-I-1)
5	1	0.21(3-I-1)	-1.19(3-II-1)	-0.86(3-I-1)	-231(3-I-1)	-1547(3-I-1)	197(2)
5	2	0.43(3-I-1)	-1.27(3-II-1)	-0.44(3-I-1)	-157(2)	1062(3-II-1)	220(3-II-1)
5	3	0.18(3-I-1)	-1.29(3-II-1)	-0.26(2)	-265(3-II-1)	754(3-II-1)	183(2)
5	4	0.21(2)	-1.42(3-II-1)	-0.17(4-I-1)	-537(3-II-1)	284(2)	109(3-I-1)
5	5	0.37(4-I-1)	-1.60(3-II-1)	0.12(3-I-1)	-984(3-II-1)	492(3-I-1)	-279(3-II-1)
5	6	-1.57(3-II-1)	-1.97(3-II-1)	0.64(3-I-1)	-1368(3-II-1)	-1966(3-II-1)	-673(3-II-1)
5	7	0.35(3-I-1)	-1.54(3-II-1)	-0.59(3-I-1)	-138(3-I-1)	-1498(3-I-1)	135(3-I-1)
5	8	0.02(3-I-1)	-1.34(3-II-1)	-0.30(3-I-1)	-35(3-I-1)	1071(3-II-1)	145(2)
5	9	0.02(3-I-1)	-1.40(1)	-0.13(3-I-1)	-84(3-II-1)	674(3-II-1)	95(2)
5	10	0.03(3-II-1)	-1.34(1)	0.07(3-II-1)	-179(3-II-1)	216(3-I-1)	-94(3-II-1)
5	11	-0.03(3-II-1)	-1.18(2)	0.25(3-II-1)	-197(3-II-1)	-801(3-II-1)	-368(3-II-1)
5	12	-0.22(3-II-1)	-0.91(4-I-1)	0.31(3-I-1)	-186(3-II-1)	-1450(3-II-1)	-376(3-II-1)
6	1	-0.11(3-II-1)	-1.13(3-II-1)	0.27(3-I-1)	144(3-II-1)	1458(3-II-1)	130(2)
6	2	0.01(3-I-1)	-1.06(1)	0.24(3-I-1)	46(3-II-1)	-886(3-I-1)	188(3-I-1)
6	3	0.01(3-I-1)	-1.08(3-I-1)	0.21(3-I-1)	51(3-II-1)	-627(3-I-1)	215(3-I-1)
6	4	0.01(3-I-1)	-1.26(3-I-1)	0.16(3-I-1)	87(1)	-226(2)	170(3-I-1)
6	5	-0.01(3-II-1)	-1.37(3-I-1)	0.05(3-I-1)	139(1)	507(3-I-1)	-168(3-II-1)
6	6	0.30(3-I-1)	-1.43(3-I-1)	0.11(3-II-1)	60(3-I-1)	1332(3-I-1)	-130(3-II-1)
6	7	-0.10(3-II-1)	-1.13(1)	0.52(3-I-1)	192(3-II-1)	1394(3-II-1)	157(1)
6	8	-0.08(3-II-1)	-1.01(1)	0.51(3-I-1)	148(3-II-1)	-826(3-I-1)	232(3-I-1)
6	9	0.08(3-I-1)	-0.93(3-I-1)	0.46(3-I-1)	175(3-II-1)	-631(3-I-1)	262(3-I-1)
6	10	0.12(3-I-1)	-0.96(3-I-1)	0.39(3-I-1)	285(3-II-1)	-299(2)	225(3-I-1)
6	11	0.24(3-I-1)	-0.95(3-I-1)	0.29(3-I-1)	541(1)	-469(3-II-1)	90(3-I-1)
6	12	-0.53(3-II-1)	-1.16(3-I-1)	0.17(4-I-1)	936(1)	1246(3-I-1)	-234(3-I-1)
7	1	-0.28(3-II-1)	-0.99(2)	-0.35(3-I-1)	252(3-II-1)	2285(3-II-1)	-184(3-I-1)
7	2	0.25(3-I-1)	-0.80(1)	-0.30(3-I-1)	118(3-II-1)	1368(3-II-1)	-230(3-I-1)
7	3	0.42(3-I-1)	-0.61(1)	-0.24(3-I-1)	-119(3-I-1)	725(3-II-1)	-263(3-I-1)
7	4	0.62(3-I-1)	-0.42(2)	-0.21(4-II-1)	-176(3-I-1)	-348(3-I-1)	-284(3-I-1)
7	5	0.85(3-I-1)	-0.24(1)	-0.15(4-II-1)	-232(3-I-1)	-219(3-I-1)	-295(3-I-1)
7	6	1.10(3-I-1)	-0.08(2)	-0.06(4-II-1)	-275(3-I-1)	-62(3-I-1)	-279(3-I-1)
7	7	-0.22(3-II-1)	-0.99(1)	-0.41(3-I-1)	254(3-II-1)	2294(3-II-1)	-207(3-I-1)
7	8	0.18(3-I-1)	-0.80(2)	-0.34(3-I-1)	120(3-II-1)	1378(3-II-1)	-268(3-I-1)
7	9	0.34(3-I-1)	-0.61(2)	-0.27(4-II-1)	-128(3-I-1)	733(3-II-1)	-315(3-I-1)
7	10	0.54(3-I-1)	-0.42(2)	-0.24(4-II-1)	-185(3-I-1)	-372(3-I-1)	-344(3-I-1)
7	11	0.77(3-I-1)	-0.24(2)	-0.17(4-II-1)	-241(3-I-1)	-229(3-I-1)	-360(3-I-1)
7	12	1.02(3-I-1)	-0.08(1)	-0.06(4-II-1)	-285(3-I-1)	-64(3-I-1)	-340(3-I-1)
7	13	-0.22(4-I-1)	-0.99(1)	-0.47(3-I-1)	255(3-II-1)	2288(3-II-1)	-231(3-I-1)
7	14	0.14(4-II-1)	-0.80(1)	-0.38(3-I-1)	121(3-II-1)	1381(3-II-1)	-308(3-I-1)
7	15	0.28(4-II-1)	-0.61(2)	-0.31(4-II-1)	-139(3-I-1)	738(3-II-1)	-370(3-I-1)
7	16	0.48(4-I-1)	-0.42(1)	-0.26(4-II-1)	-195(3-I-1)	-404(3-I-1)	-408(3-I-1)
7	17	0.70(4-I-1)	-0.24(2)	-0.18(4-II-1)	-248(3-I-1)	-240(3-I-1)	-427(3-I-1)
7	18	0.96(4-I-1)	-0.08(2)	-0.07(4-II-1)	-289(3-I-1)	-65(3-I-1)	-403(3-I-1)
7	19	-0.29(4-I-1)	-0.99(1)	-0.52(3-I-1)	253(3-II-1)	2269(3-II-1)	-255(3-I-1)
7	20	0.17(4-II-1)	-0.80(1)	-0.40(3-I-1)	127(3-II-1)	1383(3-II-1)	-353(3-I-1)
7	21	0.25(4-II-1)	-0.60(2)	-0.34(4-II-1)	-156(3-I-1)	741(3-II-1)	-429(3-I-1)
7	22	0.46(4-I-1)	-0.42(2)	-0.28(4-II-1)	-206(3-I-1)	-441(3-I-1)	-473(3-I-1)
7	23	0.70(4-I-1)	-0.24(1)	-0.19(4-II-1)	-248(3-I-1)	-249(3-I-1)	-491(3-I-1)
7	24	0.97(4-I-1)	-0.08(1)	-0.07(4-II-1)	-280(3-I-1)	-66(3-I-1)	-461(3-I-1)
7	25	-0.40(3-I-1)	-0.99(1)	-0.54(3-I-1)	260(3-II-1)	2260(3-II-1)	-276(3-I-1)
7	26	0.24(3-II-1)	-0.79(1)	-0.41(3-I-1)	142(3-II-1)	1379(3-II-1)	-412(3-I-1)
7	27	0.22(4-I-1)	-0.61(2)	-0.36(3-I-1)	-173(3-I-1)	732(3-II-1)	-489(3-I-1)
7	28	0.44(4-I-1)	-0.43(3-I-1)	-0.29(4-II-1)	-206(3-I-1)	-475(3-I-1)	-529(3-I-1)
7	29	0.69(4-I-1)	-0.25(3-I-1)	-0.19(4-II-1)	-228(3-I-1)	-252(3-I-1)	-544(3-I-1)
7	30	0.97(4-I-1)	-0.08(1)	-0.07(4-II-1)	-264(4-II-1)	-63(3-I-1)	-510(3-I-1)
7	31	-0.76(3-I-1)	-1.00(1)	-0.50(4-II-1)	366(3-II-1)	2309(3-II-1)	-321(3-I-1)
7	32	0.25(3-II-1)	-0.82(1)	-0.46(3-I-1)	191(3-II-1)	1357(3-II-1)	-451(3-I-1)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
7	33	0.20(3-II-1)	-0.63(3-I-1)	-0.42(3-I-1)	-166(3-I-1)	702(3-II-1)	-528(3-I-1)
7	34	0.41(4-I-1)	-0.46(3-I-1)	-0.34(3-I-1)	-164(3-I-1)	-498(3-I-1)	-567(3-I-1)
7	35	0.66(4-I-1)	-0.26(3-I-1)	-0.23(3-I-1)	-179(4-II-1)	-245(3-I-1)	-580(3-I-1)
7	36	0.95(4-I-1)	-0.08(1)	-0.08(3-I-1)	-218(4-II-1)	-62(3-I-1)	-548(3-I-1)
8	1	-0.22(3-I-1)	-1.02(1)	-0.58(4-II-1)	327(3-II-1)	2312(3-II-1)	-301(3-I-1)
8	2	-0.20(3-I-1)	-0.84(3-I-1)	-0.51(3-I-1)	214(3-II-1)	1330(3-II-1)	-443(3-I-1)
8	3	0.20(3-II-1)	-0.66(3-I-1)	-0.47(3-I-1)	-121(3-I-1)	-750(3-I-1)	-530(3-I-1)
8	4	0.38(4-I-1)	-0.49(3-I-1)	-0.40(3-I-1)	-90(3-I-1)	-510(3-I-1)	-575(3-I-1)
8	5	0.62(4-I-1)	-0.27(3-I-1)	-0.28(3-I-1)	-128(3-II-1)	-226(3-I-1)	-588(3-I-1)
8	6	0.92(4-I-1)	-0.08(3-I-1)	-0.10(3-I-1)	-193(3-II-1)	-50(3-I-1)	-518(3-I-1)
8	7	-0.18(3-I-1)	-1.03(1)	-0.53(4-II-1)	293(3-II-1)	2249(3-II-1)	-315(3-I-1)
8	8	-0.18(3-I-1)	-0.87(2)	-0.49(3-I-1)	182(3-II-1)	1305(3-II-1)	-424(3-I-1)
8	9	0.18(3-II-1)	-0.69(1)	-0.50(3-I-1)	80(3-II-1)	-792(3-I-1)	-509(3-I-1)
8	10	0.36(4-I-1)	-0.52(3-I-1)	-0.44(3-I-1)	51(3-I-1)	-519(3-I-1)	-559(3-I-1)
8	11	0.59(4-I-1)	-0.30(3-I-1)	-0.32(3-I-1)	-123(3-II-1)	-198(3-I-1)	-575(3-I-1)
8	12	0.88(4-I-1)	-0.08(3-I-1)	-0.12(3-I-1)	-195(3-II-1)	-45(4-I-1)	-504(3-I-1)
8	13	-0.17(3-I-1)	-1.05(1)	-0.48(4-II-1)	274(3-II-1)	2190(3-II-1)	-308(3-I-1)
8	14	-0.16(3-I-1)	-0.90(1)	-0.49(3-I-1)	157(3-II-1)	1272(3-II-1)	-399(3-I-1)
8	15	0.18(3-II-1)	-0.73(2)	-0.50(3-I-1)	75(3-II-1)	-828(3-I-1)	-467(3-I-1)
8	16	0.34(4-I-1)	-0.57(3-I-1)	-0.48(3-I-1)	174(3-I-1)	-527(3-I-1)	-512(3-I-1)
8	17	0.54(4-I-1)	-0.34(3-I-1)	-0.38(3-I-1)	330(3-I-1)	-190(4-I-1)	-541(3-I-1)
8	18	0.83(4-I-1)	-0.09(4-II-1)	-0.16(3-I-1)	431(3-I-1)	-62(3-II-1)	-464(3-I-1)
8	19	-0.16(3-I-1)	-1.08(1)	-0.46(3-I-1)	262(3-II-1)	2139(3-II-1)	-286(3-I-1)
8	20	-0.14(3-I-1)	-0.93(2)	-0.49(3-I-1)	139(3-II-1)	1231(3-II-1)	-357(3-I-1)
8	21	0.17(3-II-1)	-0.78(2)	-0.50(3-I-1)	109(3-I-1)	-852(3-I-1)	-401(3-I-1)
8	22	0.31(4-I-1)	-0.62(3-I-1)	-0.49(3-I-1)	300(3-I-1)	-527(3-I-1)	-423(3-I-1)
8	23	0.50(4-I-1)	-0.45(3-I-1)	-0.48(3-I-1)	613(3-I-1)	-219(4-I-1)	-422(3-I-1)
8	24	0.78(4-I-1)	-0.16(2)	-0.21(3-I-1)	852(3-I-1)	258(3-I-1)	-422(2)
9	1	-0.13(3-I-1)	-1.12(1)	-0.46(3-I-1)	251(3-II-1)	2078(3-II-1)	-241(3-I-1)
9	2	-0.12(3-I-1)	-0.99(1)	-0.47(3-I-1)	122(3-II-1)	1174(3-II-1)	-276(3-I-1)
9	3	0.15(3-II-1)	-0.86(1)	-0.49(3-I-1)	158(3-I-1)	-849(3-I-1)	-282(3-I-1)
9	4	0.30(4-I-1)	-0.73(3-I-1)	-0.50(3-I-1)	398(3-I-1)	-480(3-I-1)	-266(1)
9	5	0.45(4-I-1)	-0.54(4-II-1)	-0.53(3-I-1)	771(3-I-1)	-288(3-II-1)	-268(3-II-1)
9	6	-0.85(4-II-1)	-0.30(4-II-1)	-0.62(3-I-1)	1271(3-I-1)	746(3-I-1)	-416(3-II-1)
9	7	-0.11(3-I-1)	-1.17(1)	-0.41(3-I-1)	240(3-II-1)	2006(3-II-1)	-174(3-I-1)
9	8	-0.10(3-I-1)	-1.05(1)	-0.42(3-I-1)	107(3-II-1)	1102(3-II-1)	-167(3-I-1)
9	9	0.14(4-I-1)	-0.96(3-I-1)	-0.44(3-I-1)	157(3-I-1)	-807(3-I-1)	-160(1)
9	10	0.27(4-I-1)	-0.91(3-I-1)	-0.45(3-I-1)	367(3-I-1)	-372(3-I-1)	-185(3-II-1)
9	11	0.42(4-I-1)	-0.89(3-I-1)	-0.49(3-I-1)	603(3-I-1)	-424(3-II-1)	-275(3-II-1)
9	12	0.68(4-I-1)	-0.94(3-I-1)	-0.74(3-I-1)	775(3-I-1)	1006(3-I-1)	-346(3-II-1)
9	13	-0.10(3-I-1)	-1.19(1)	-0.34(3-I-1)	228(3-II-1)	1928(3-II-1)	-109(3-I-1)
9	14	-0.08(3-I-1)	-1.10(1)	-0.34(3-I-1)	93(3-II-1)	1032(3-II-1)	-98(1)
9	15	0.11(4-I-1)	-1.07(3-I-1)	-0.35(3-I-1)	105(3-I-1)	-738(3-I-1)	-134(3-II-1)
9	16	0.22(4-I-1)	-1.05(3-I-1)	-0.36(3-I-1)	243(3-I-1)	-274(4-I-1)	-187(3-II-1)
9	17	0.39(4-I-1)	-1.01(3-I-1)	-0.41(3-I-1)	345(3-I-1)	-526(3-II-1)	-250(3-II-1)
9	18	0.67(4-I-1)	-1.00(3-I-1)	-0.47(3-I-1)	416(3-I-1)	1104(3-I-1)	-291(3-II-1)
9	19	-0.10(1)	-1.22(1)	-0.21(3-I-1)	212(3-II-1)	1843(3-II-1)	-65(1)
9	20	-0.06(3-I-1)	-1.20(3-I-1)	-0.23(3-I-1)	78(3-II-1)	-975(3-I-1)	-99(3-II-1)
9	21	0.08(3-II-1)	-1.18(3-I-1)	-0.25(3-I-1)	47(3-I-1)	-673(3-I-1)	-140(3-II-1)
9	22	0.15(4-I-1)	-1.15(3-I-1)	-0.27(3-I-1)	135(3-I-1)	-259(4-I-1)	-179(3-II-1)
9	23	0.30(4-I-1)	-1.11(3-I-1)	-0.29(3-I-1)	204(3-I-1)	-586(3-II-1)	-219(3-II-1)
9	24	0.53(4-I-1)	-1.12(3-I-1)	-0.24(3-I-1)	264(3-I-1)	1179(3-I-1)	-232(3-II-1)
9	25	-0.07(3-II-1)	-1.41(3-I-1)	-0.14(4-I-1)	206(3-II-1)	1807(3-II-1)	-92(3-II-1)
9	26	0.05(3-II-1)	-1.32(3-I-1)	-0.18(4-I-1)	69(3-II-1)	935(3-II-1)	-112(3-II-1)
9	27	0.04(3-II-1)	-1.27(3-I-1)	-0.18(4-I-1)	-14(3-II-1)	-629(3-I-1)	-134(3-II-1)
9	28	0.07(4-I-1)	-1.25(3-I-1)	-0.17(3-I-1)	61(3-I-1)	-255(4-I-1)	-161(3-II-1)
9	29	0.16(4-I-1)	-1.21(3-I-1)	-0.14(3-I-1)	112(3-I-1)	-620(3-II-1)	-192(3-II-1)
9	30	0.33(4-I-1)	-1.16(3-I-1)	0.12(4-I-1)	172(3-I-1)	1189(3-I-1)	-182(3-II-1)
9	31	-0.12(3-I-1)	-1.40(3-I-1)	-0.14(3-II-1)	160(3-II-1)	1809(3-II-1)	-148(3-II-1)
9	32	0.01(4-II-1)	-1.36(3-I-1)	-0.09(4-I-1)	18(3-II-1)	924(3-II-1)	-92(3-II-1)
9	33	0.01(4-II-1)	-1.34(3-I-1)	-0.08(4-I-1)	-5(3-II-1)	-610(3-I-1)	-96(3-II-1)
9	34	0.01(4-I-1)	-1.31(3-I-1)	-0.07(4-I-1)	-15(3-II-1)	-271(3-II-1)	-118(3-II-1)
9	35	0.02(4-I-1)	-1.25(3-I-1)	-0.05(4-I-1)	18(3-I-1)	-641(3-II-1)	-148(3-II-1)
9	36	0.12(4-I-1)	-1.23(3-I-1)	0.09(4-I-1)	46(3-I-1)	1143(3-I-1)	-146(3-II-1)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
10	1	-0.10(3-II-1)	-1.05(3-I-1)	0.52(3-I-1)	191(3-II-1)	1348(3-II-1)	195(1)
10	2	-0.14(3-II-1)	-0.92(3-I-1)	0.55(3-I-1)	176(3-II-1)	-731(3-I-1)	281(1)
10	3	0.14(3-I-1)	-0.79(3-I-1)	0.53(3-I-1)	234(3-II-1)	-618(3-I-1)	335(2)
10	4	0.21(3-I-1)	-0.65(3-I-1)	0.46(3-I-1)	375(3-II-1)	-328(3-I-1)	367(2)
10	5	0.33(3-I-1)	-0.49(3-I-1)	0.37(3-I-1)	654(3-II-1)	-360(3-II-1)	402(2)
10	6	0.73(3-I-1)	-0.16(3-II-1)	0.12(4-I-1)	1030(3-II-1)	519(3-I-1)	659(3-II-1)
10	7	-0.09(3-II-1)	-1.00(3-I-1)	0.52(3-I-1)	195(3-II-1)	1391(3-II-1)	235(2)
10	8	-0.14(3-II-1)	-0.84(3-I-1)	0.51(3-I-1)	170(3-II-1)	711(3-II-1)	345(2)
10	9	0.20(3-I-1)	-0.66(3-I-1)	0.48(3-I-1)	201(3-II-1)	-582(3-I-1)	431(2)
10	10	0.33(3-I-1)	-0.47(3-I-1)	0.39(3-I-1)	275(3-II-1)	-368(3-I-1)	506(2)
10	11	0.57(3-I-1)	-0.25(4-I-1)	0.21(3-I-1)	338(3-II-1)	-176(3-II-1)	578(3-II-1)
10	12	0.98(3-I-1)	-0.09(1)	0.04(3-I-1)	361(3-II-1)	-48(2)	629(3-II-1)
10	13	-0.09(1)	-0.96(3-I-1)	0.47(3-I-1)	197(3-II-1)	1483(3-II-1)	252(2)
10	14	-0.15(3-II-1)	-0.79(3-I-1)	0.45(3-I-1)	145(3-II-1)	799(3-II-1)	369(2)
10	15	0.28(3-I-1)	-0.60(3-I-1)	0.39(3-I-1)	-146(3-I-1)	-539(3-I-1)	459(1)
10	16	0.48(3-I-1)	-0.41(3-I-1)	0.29(3-I-1)	-179(3-I-1)	-389(3-I-1)	522(1)
10	17	0.75(3-I-1)	-0.22(2)	0.16(3-I-1)	-192(3-I-1)	-180(3-I-1)	572(3-II-1)
10	18	1.10(3-I-1)	-0.07(2)	0.04(3-I-1)	-195(3-I-1)	-33(2)	577(3-II-1)
10	19	-0.10(3-II-1)	-0.95(3-I-1)	0.40(3-I-1)	205(3-II-1)	1612(3-II-1)	260(3-II-1)
10	20	0.16(3-I-1)	-0.78(3-I-1)	0.37(3-I-1)	127(3-II-1)	905(3-II-1)	358(3-II-1)
10	21	0.37(3-I-1)	-0.59(3-I-1)	0.30(3-I-1)	-183(3-I-1)	-501(3-I-1)	435(1)
10	22	0.60(3-I-1)	-0.41(3-I-1)	0.22(3-I-1)	-233(3-I-1)	-399(3-I-1)	494(3-II-1)
10	23	0.87(3-I-1)	-0.23(3-I-1)	0.13(3-I-1)	-268(3-I-1)	-213(3-I-1)	539(3-II-1)
10	24	1.20(3-I-1)	-0.08(2)	0.04(3-I-1)	-291(3-I-1)	-54(3-I-1)	524(3-II-1)
10	25	-0.11(3-II-1)	-0.97(3-I-1)	0.33(3-I-1)	222(3-II-1)	1769(3-II-1)	261(3-II-1)
10	26	0.22(3-I-1)	-0.78(3-I-1)	0.28(3-I-1)	132(3-II-1)	1014(3-II-1)	365(3-II-1)
10	27	0.45(3-I-1)	-0.59(3-I-1)	0.22(3-I-1)	-202(3-I-1)	495(3-II-1)	428(3-II-1)
10	28	0.69(3-I-1)	-0.41(3-I-1)	0.16(3-I-1)	-257(3-I-1)	-393(3-I-1)	468(3-II-1)
10	29	0.96(3-I-1)	-0.23(3-I-1)	0.10(4-I-1)	-300(3-I-1)	-225(3-I-1)	496(3-II-1)
10	30	1.28(3-I-1)	-0.08(2)	0.03(4-II-1)	-329(3-I-1)	-59(3-I-1)	475(3-II-1)
10	31	-0.16(3-II-1)	-1.01(3-I-1)	0.36(4-I-1)	280(3-II-1)	1962(3-II-1)	284(3-II-1)
10	32	0.29(3-I-1)	-0.78(3-I-1)	0.24(4-I-1)	181(3-II-1)	1104(3-II-1)	347(3-II-1)
10	33	0.50(3-I-1)	-0.59(3-I-1)	0.20(4-I-1)	-209(3-I-1)	552(3-II-1)	393(3-II-1)
10	34	0.75(3-I-1)	-0.41(3-I-1)	0.16(4-I-1)	-261(3-I-1)	-381(3-I-1)	427(3-II-1)
10	35	1.02(3-I-1)	-0.23(3-I-1)	0.10(4-I-1)	-303(3-I-1)	-225(3-I-1)	448(3-II-1)
10	36	1.34(3-I-1)	-0.08(2)	0.04(4-II-1)	-334(3-I-1)	-61(3-I-1)	427(3-II-1)
11	1	-0.48(4-II-1)	-0.94(3-I-1)	0.31(4-I-1)	342(3-II-1)	2048(3-II-1)	233(3-II-1)
11	2	0.33(3-I-1)	-0.77(3-I-1)	0.24(4-I-1)	165(3-II-1)	1173(3-II-1)	295(3-II-1)
11	3	0.54(3-I-1)	-0.58(3-I-1)	0.20(4-I-1)	-196(3-I-1)	604(3-II-1)	346(3-II-1)
11	4	0.78(3-I-1)	-0.41(3-I-1)	0.16(4-I-1)	-247(3-I-1)	-367(3-I-1)	379(3-II-1)
11	5	1.06(3-I-1)	-0.23(3-I-1)	0.11(4-I-1)	-290(3-I-1)	-221(3-I-1)	399(3-II-1)
11	6	1.37(3-I-1)	-0.08(4-I-1)	0.04(4-I-1)	-321(3-I-1)	-61(3-I-1)	380(3-II-1)
11	7	-0.33(4-II-1)	-0.94(3-I-1)	0.20(4-I-1)	223(3-II-1)	2030(3-II-1)	254(3-II-1)
11	8	0.36(3-I-1)	-0.75(1)	0.24(4-I-1)	106(3-II-1)	1228(3-II-1)	273(3-II-1)
11	9	0.56(3-I-1)	-0.57(3-I-1)	0.21(4-I-1)	-167(3-I-1)	647(3-II-1)	310(3-II-1)
11	10	0.80(3-I-1)	-0.41(3-I-1)	0.17(4-I-1)	-224(3-I-1)	-355(3-I-1)	336(3-II-1)
11	11	1.07(3-I-1)	-0.23(1)	0.11(4-I-1)	-270(3-I-1)	-217(3-I-1)	353(3-II-1)
11	12	1.37(3-I-1)	-0.08(4-I-1)	0.04(3-II-1)	-303(3-I-1)	-61(3-I-1)	336(3-II-1)
11	13	-0.27(4-II-1)	-0.95(2)	0.20(3-II-1)	223(3-II-1)	2085(3-II-1)	223(3-II-1)
11	14	0.35(3-I-1)	-0.77(1)	0.21(3-II-1)	104(3-II-1)	1265(3-II-1)	266(3-II-1)
11	15	0.57(3-I-1)	-0.58(1)	0.20(4-I-1)	-142(3-I-1)	676(3-II-1)	285(3-II-1)
11	16	0.80(3-I-1)	-0.41(1)	0.17(4-I-1)	-202(3-I-1)	-343(3-I-1)	299(3-II-1)
11	17	1.06(3-I-1)	-0.24(1)	0.12(3-II-1)	-252(3-I-1)	-213(3-I-1)	310(3-II-1)
11	18	1.35(3-I-1)	-0.08(1)	0.05(3-II-1)	-289(3-I-1)	-60(3-I-1)	294(3-II-1)
11	19	-0.26(3-II-1)	-0.97(2)	0.22(3-II-1)	235(3-II-1)	2158(3-II-1)	200(3-II-1)
11	20	0.34(3-I-1)	-0.78(1)	0.23(3-II-1)	106(3-II-1)	1296(3-II-1)	242(3-II-1)
11	21	0.55(3-I-1)	-0.59(1)	0.21(3-II-1)	-123(3-I-1)	691(3-II-1)	258(3-II-1)
11	22	0.78(3-I-1)	-0.41(1)	0.18(3-II-1)	-183(3-I-1)	-332(3-I-1)	263(3-II-1)
11	23	1.03(3-I-1)	-0.24(1)	0.12(3-II-1)	-237(3-I-1)	-210(3-I-1)	271(3-II-1)
11	24	1.31(3-I-1)	-0.08(1)	0.05(3-II-1)	-277(1)	-60(3-I-1)	256(3-II-1)
11	25	-0.29(3-II-1)	-0.97(1)	0.22(3-II-1)	243(3-II-1)	2218(3-II-1)	177(3-II-1)
11	26	0.33(3-I-1)	-0.79(1)	0.22(3-II-1)	110(3-II-1)	1326(3-II-1)	210(3-II-1)
11	27	0.52(3-I-1)	-0.60(1)	0.20(3-II-1)	-113(3-I-1)	703(3-II-1)	224(3-II-1)
11	28	0.74(3-I-1)	-0.42(1)	0.16(3-II-1)	-172(3-I-1)	-327(3-I-1)	230(3-II-1)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
11	29	0.98(3-I-1)	-0.24(1)	0.12(4-I-1)	-228(3-I-1)	-210(3-I-1)	234(3-II-1)
11	30	1.25(3-I-1)	-0.08(2)	0.04(4-I-1)	-270(1)	-60(3-I-1)	221(3-II-1)
11	31	-0.30(3-II-1)	-0.98(1)	-0.28(3-I-1)	248(3-II-1)	2260(3-II-1)	-162(3-I-1)
11	32	0.30(3-I-1)	-0.79(1)	-0.25(3-I-1)	115(3-II-1)	1351(3-II-1)	-194(3-I-1)
11	33	0.48(3-I-1)	-0.60(1)	-0.21(3-I-1)	-113(3-I-1)	715(3-II-1)	-215(3-I-1)
11	34	0.69(3-I-1)	-0.42(1)	-0.17(4-II-1)	-171(3-I-1)	-333(3-I-1)	-226(3-I-1)
11	35	0.92(3-I-1)	-0.24(1)	-0.12(4-II-1)	-226(3-I-1)	-212(3-I-1)	-233(3-I-1)
11	36	1.18(3-I-1)	-0.08(2)	-0.05(4-II-1)	-268(3-I-1)	-61(3-I-1)	-219(3-I-1)
12	1	1.14(3-I-1)	0.32(3-II-1)	-0.50(1)	771(3-II-1)	-50(3-I-1)	-102(3-II-1)
12	2	-2.83(2)	-2.01(2)	0.65(3-I-1)	890(3-II-1)	75(3-II-1)	-102(3-II-1)
12	3	1.05(3-II-1)	0.33(3-I-1)	0.54(2)	795(3-I-1)	-50(3-II-1)	101(3-I-1)
12	4	-2.77(1)	-2.00(3-II-1)	-0.63(3-II-1)	911(3-I-1)	80(3-I-1)	103(3-I-1)
13	1	-5.49(2)	-4.00(3-II-1)	-4.11(3-II-1)	2848(3-II-1)	1059(3-II-1)	664(3-II-1)
13	2	-4.12(2)	-0.18(3-II-1)	-0.38(3-II-1)	825(3-II-1)	-42(1)	-215(4-II-1)
13	3	-3.41(3-I-1)	0.07(3-II-1)	-0.29(3-II-1)	-448(3-I-1)	39(3-II-1)	-312(3-II-1)
13	4	-3.49(3-I-1)	0.10(3-II-1)	-0.18(3-II-1)	-618(3-II-1)	-29(1)	-374(3-II-1)
13	5	-3.79(3-I-1)	-0.04(3-I-1)	0.20(3-I-1)	-932(3-II-1)	-29(4-I-1)	-396(3-II-1)
13	6	-4.42(3-I-1)	-0.07(3-I-1)	0.32(3-I-1)	-1064(3-II-1)	-29(4-I-1)	-362(3-II-1)
13	7	-5.42(3-I-1)	-0.17(3-I-1)	0.45(3-I-1)	-1127(3-II-1)	-28(3-II-1)	292(3-I-1)
13	8	-5.59(3-I-1)	0.07(3-I-1)	0.67(3-I-1)	-1120(3-II-1)	-16(4-I-1)	396(3-I-1)
13	9	-5.02(3-I-1)	0.08(3-II-1)	0.65(3-I-1)	1043(3-I-1)	38(3-I-1)	430(3-I-1)
13	10	-2.29(3-I-1)	2.16(3-I-1)	-2.40(3-I-1)	764(3-I-1)	215(3-I-1)	294(3-I-1)
13	11	0.48(4-I-1)	2.07(3-I-1)	-1.16(3-I-1)	1112(3-I-1)	419(3-I-1)	581(3-I-1)
13	12	0.56(4-I-1)	0.75(3-I-1)	-0.68(3-I-1)	1049(3-I-1)	359(3-I-1)	599(3-I-1)
13	13	0.60(4-I-1)	0.16(3-I-1)	-0.53(4-I-1)	916(3-I-1)	455(3-I-1)	584(3-I-1)
13	14	0.52(4-I-1)	-0.21(4-I-1)	-0.32(4-I-1)	872(3-I-1)	587(3-I-1)	610(3-I-1)
13	15	0.15(4-I-1)	-0.30(3-II-1)	-0.15(3-II-1)	833(3-I-1)	695(3-I-1)	669(3-I-1)
13	16	0.33(4-I-1)	-0.40(3-II-1)	-0.15(3-II-1)	-553(3-II-1)	-429(3-II-1)	-477(3-II-1)
13	17	0.48(4-I-1)	-0.34(3-II-1)	0.26(3-I-1)	-443(3-II-1)	-366(3-II-1)	-432(3-II-1)
13	18	0.59(4-I-1)	0.29(3-I-1)	0.41(3-I-1)	-281(4-II-1)	-285(3-II-1)	-320(3-II-1)
13	19	0.65(4-I-1)	0.49(3-I-1)	0.51(4-I-1)	-267(3-I-1)	-247(4-II-1)	-261(4-II-1)
13	20	0.71(3-II-1)	0.57(3-I-1)	0.59(2)	-440(3-I-1)	-234(3-I-1)	-303(3-I-1)
13	21	0.95(3-II-1)	0.69(3-I-1)	0.50(3-II-1)	798(3-II-1)	346(3-II-1)	487(3-II-1)
13	22	1.13(3-II-1)	0.71(3-I-1)	0.40(3-II-1)	1106(3-II-1)	702(3-II-1)	770(3-II-1)
13	23	0.81(3-II-1)	1.63(3-I-1)	0.46(2)	1949(3-II-1)	1251(3-II-1)	968(3-II-1)
13	24	0.43(4-I-1)	-0.59(2)	-0.23(3-II-1)	-580(3-II-1)	-301(3-II-1)	-507(3-II-1)
13	25	0.59(4-I-1)	-0.48(1)	-0.17(3-II-1)	-633(3-II-1)	-370(3-II-1)	-495(3-II-1)
13	26	0.53(4-I-1)	-0.59(3-II-1)	-0.16(3-II-1)	-451(3-II-1)	-331(3-II-1)	-471(3-II-1)
13	27	0.45(3-II-1)	-0.88(3-II-1)	-0.36(3-II-1)	-320(4-II-1)	-235(4-II-1)	-433(3-II-1)
13	28	0.50(3-II-1)	-0.61(3-II-1)	0.27(3-I-1)	-296(4-II-1)	-273(4-II-1)	-363(3-II-1)
13	29	-0.66(3-I-1)	-1.09(3-II-1)	0.48(3-I-1)	842(3-II-1)	-243(3-I-1)	-225(3-I-1)
13	30	-0.84(3-I-1)	-1.26(3-II-1)	0.50(3-I-1)	1198(3-II-1)	501(3-II-1)	-272(3-I-1)
13	31	0.97(3-II-1)	0.69(3-I-1)	0.58(3-I-1)	989(3-II-1)	-255(3-I-1)	-310(3-I-1)
13	32	-1.13(3-I-1)	-1.53(3-II-1)	-0.78(3-II-1)	909(3-II-1)	326(3-II-1)	-210(4-II-1)
13	33	0.77(3-II-1)	0.47(3-I-1)	0.47(3-I-1)	-487(3-I-1)	-216(3-I-1)	-238(3-I-1)
13	34	0.64(3-II-1)	-0.54(3-II-1)	0.37(3-I-1)	-313(3-I-1)	-252(4-II-1)	-274(4-II-1)
13	35	0.69(3-II-1)	-0.98(3-II-1)	0.41(3-I-1)	-528(3-I-1)	-216(3-I-1)	-229(4-II-1)
13	36	-0.74(3-I-1)	-1.34(3-II-1)	-0.57(3-II-1)	-542(3-I-1)	-206(3-I-1)	-282(4-II-1)
13	37	0.62(3-II-1)	-0.88(3-II-1)	0.38(3-I-1)	-388(3-I-1)	-215(4-II-1)	-290(4-II-1)
13	38	-2.11(2)	-2.10(3-II-1)	-1.66(3-II-1)	993(3-II-1)	365(3-II-1)	-243(4-II-1)
13	39	-2.45(3-I-1)	-0.23(3-I-1)	-0.63(3-II-1)	-532(4-II-1)	-119(3-I-1)	-512(3-II-1)
13	40	-1.52(3-I-1)	-0.85(3-II-1)	-0.97(3-II-1)	-389(3-I-1)	-162(3-I-1)	-484(3-II-1)
13	41	-2.36(2)	-0.59(3-II-1)	-1.06(3-II-1)	-514(3-I-1)	-138(3-I-1)	-425(3-II-1)
13	42	-0.91(3-I-1)	-0.65(2)	-0.66(3-II-1)	-490(3-II-1)	-155(4-II-1)	-544(3-II-1)
13	43	-0.22(4-II-1)	-0.45(3-I-1)	-0.40(3-II-1)	-795(3-II-1)	-166(3-II-1)	-524(3-II-1)
13	44	-2.70(3-I-1)	0.14(3-II-1)	0.84(3-I-1)	-1091(3-II-1)	-37(4-I-1)	435(3-I-1)
13	45	-0.98(3-I-1)	-0.22(3-I-1)	0.33(3-I-1)	-1035(3-II-1)	-59(3-II-1)	-481(3-II-1)
13	46	-2.49(3-I-1)	-0.30(3-I-1)	0.44(3-I-1)	-1028(3-II-1)	-80(4-II-1)	-511(3-II-1)
13	47	-2.26(3-I-1)	-0.27(3-I-1)	-0.39(3-II-1)	-797(3-II-1)	-107(3-I-1)	-541(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 ($N_x = s_{xx} * spessore$)
Ny [kg]	Sforzo in direzione y locale per metro lineare ($N_y = s_{yy} * spessore$)
Nxy [kg]	Sforzo tagliante locale per metro lineare ($N_{xy} = s_{xy} * spessore$)
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 $ Mr(N) / Md $ ($Mr(N)$ =Momento resistente corrispondente allo sforzo normale N, Md =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: [1-3-4-14-15-16-6-7-8-5-13-2]Pann=162Spess.=40 cm, Terreno=Terreno1,
 ,Criterio=CLS_Platee, 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	1239	509	2061	-1455	-233	-183	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.5
2	514	388	2260	-1658	-230	-201	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.0
3	17	562	2234	-1836	-252	-215	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.7
4	-245	761	2014	-2010	-282	-222	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.4
5	-102	984	1698	-2167	-307	-229	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.1
6	671	1430	1432	-2250	-343	-243	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.0
7	1552	1526	-841	-2480	-322	-365	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.6
8	-2386	-786	643	-2816	-354	-313	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.5
9	-2641	-1181	522	-3000	-381	-282	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.4
10	-2628	-1742	522	-3129	-389	-255	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.3
11	-2694	-2155	594	-3220	-395	-230	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.3
12	-2749	-2359	714	-3284	-398	-206	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.3
13	-2776	-2330	846	-3319	-401	-180	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.3
14	-2768	-2037	987	-3326	-402	-156	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.3
15	-2737	-1485	1122	-3307	-403	-131	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.3
16	-2755	-94	1246	-3263	-403	-101	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.4
17	-2560	768	1295	-3190	-385	-60	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.4
18	890	3422	2810	-3023	-318	3	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.4
19	287	1696	2341	-2913	-463	31	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.5
20	-420	952	1981	-2974	-419	78	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.5
21	-648	587	1799	-2948	-380	55	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.5
22	-793	394	1611	-2857	-340	18	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.7
23	-714	156	1437	-2729	-328	-23	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.8
24	-308	100	1240	-2534	-303	-46	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.9
25	345	180	1078	-2281	-268	-77	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.2
26	1258	422	1031	-1905	-213	-137	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.6
27	1548	145	472	-1073	-19	-282	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.4
28	2824	161	-677	-491	-49	-234	12.32	20.11	(3+4)-I-3	9.7
29	-2998	-643	-272	568	35	-291	12.32	20.11	(3+4)-I-3	9.3
30	401	-1391	2076	885	59	-269	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.5
31	2331	7044	-3448	-1594	-73	-72	12.32	20.11	(3+4)-I-1	4.3
32	-1940	4611	-987	-2128	-244	-45	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.6
33	-2268	3263	-900	-2378	-285	-34	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.3
34	-2300	2312	-986	-2570	-308	-33	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.0
35	-2424	1549	-1133	-2738	-329	-30	12.32	20.11	(3+4)-I-1	2.9
36	-2561	735	-1330	-2891	-348	-20	12.32	20.11	(3+4)-I-1	2.7
37	-2667	-284	-1534	-3023	-360	-4	12.32	20.11	(3+4)-I-1	2.6
38	-2715	-1410	-1643	-3129	-366	15	12.32	20.11	(3+4)-I-1	2.5
39	-2747	-2782	-1610	-3206	-369	36	12.32	20.11	(3+4)-I-1	2.4
40	-2780	-3615	-1482	-3255	-371	60	12.32	20.11	(3+4)-I-1	2.4
41	-2803	-4182	-1315	-3282	-373	85	12.32	20.11	(3+4)-I-1	2.4
42	-2808	-4459	-1143	-3287	-374	112	12.32	20.11	(3+4)-I-1	2.3
43	-2786	-4466	-985	-3269	-374	141	12.32	20.11	(3+4)-I-1	2.3
44	-2754	-4246	-834	-3230	-374	167	12.32	20.11	(3+4)-I-1	2.3
45	-2724	-3826	-731	-3170	-372	195	12.32	20.11	(3+4)-I-1	2.4
46	-2681	-3225	-693	-3082	-369	223	12.32	20.11	(3+4)-I-1	2.4
47	-2618	-2531	-675	-2964	-363	253	12.32	20.11	(3+4)-I-1	2.5
48	-2525	-2093	-595	-2818	-353	281	12.32	20.11	(3+4)-I-1	2.6
49	-2394	-882	-496	-2646	-337	307	12.32	20.11	(3+4)-I-1	2.7
50	-2232	-1533	-440	-2457	-314	326	12.32	20.11	(3+4)-I-1	2.8
51	-2062	-1032	-374	-2255	-288	338	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.0
52	-1979	-623	-296	-2035	-261	343	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.3
53	-1678	-192	-307	-1782	-224	348	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.7
54	2748	1050	1598	-1346	-203	376	12.32	20.11	(3+4)-I-1	4.1
55	3292	820	-1462	-755	-127	170	12.32	20.11	(3+4)-I-1	7.5
56	-2427	1570	3122	469	153	-118	12.32	20.11	(3+4)-I-3	13
57	2778	500	2418	-390	79	-86	12.32	20.11	(3+4)-I-3	15

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
58	1242	510	2286	-923	-120	-133	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.9
59	1039	134	997	-790	-70	285	12.32	20.11	(3+4)-I-1	6.8
60	1787	1673	2701	438	111	-183	12.32	20.11	(3+4)-I-3	12
61	522	-332	656	-213	41	202	12.32	20.11	(3+4)-I-1	18
62	1219	1167	2488	-178	28	-209	12.32	20.11	(3+4)-I-3	19
63	286	-676	-170	365	129	156	12.32	20.11	(3+4)-I-1	14
64	1134	578	2215	-780	-71	-265	12.32	20.11	(3+4)-I-3	7.0
65	-955	308	604	-1078	-109	341	12.32	20.11	(3+4)-I-1	5.4
66	-719	-75	711	-415	-14	232	12.32	20.11	(3+4)-I-1	12
67	502	808	2347	-1002	-109	-302	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.7
68	452	1233	2479	-350	-22	-230	12.32	20.11	(3+4)-I-3	13
69	-663	950	1919	-666	-96	-238	12.32	20.11	(3+4)-I-3	8.4
70	-426	886	2045	-1349	-183	-328	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.5
71	-100	880	2304	-1175	-150	-322	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.0
72	-274	1198	2281	-501	-64	-234	12.32	20.11	(3+4)-I-3	10
73	-1476	-278	332	-609	-65	249	12.32	20.11	(3+4)-I-1	9.0
74	-1687	-427	-15	-1331	-162	364	12.32	20.11	(3+4)-I-1	4.6
75	-1998	-761	-186	-1552	-202	371	12.32	20.11	(3+4)-I-1	4.1
76	-1865	-622	18	-813	-108	261	12.32	20.11	(3+4)-I-1	7.3
77	-2215	-830	-102	-1001	-141	267	12.32	20.11	(3+4)-I-1	6.2
78	-2227	-1058	-250	-1748	-233	367	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.7
79	-2455	-1350	-307	-1924	-257	355	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.5
80	-2579	-990	-145	-1170	-169	269	12.32	20.11	(3+4)-I-1	5.5
81	-288	-32	777	-973	-127	-257	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.1
82	402	443	1105	-1646	-223	-342	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.7
83	-305	804	1694	-1504	-204	-328	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.1
84	-634	519	1436	-824	-115	-246	12.32	20.11	(3+4)-I-3	7.1
85	-2266	-520	-767	-1380	-187	-279	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.7
86	-2368	-896	-471	-2192	-285	-343	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.1
87	134	161	-664	-1828	-238	-363	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.4
88	-574	-287	-615	-1122	-144	-265	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.5
89	-1634	-264	-963	-1263	-168	-272	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.1
90	-1802	146	-797	-2030	-260	-358	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.3
91	-2559	-2506	255	-2296	-283	296	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.1
92	-2403	-1843	469	-1479	-189	260	12.32	20.11	(3+4)-I-1	4.5
93	-2701	-1213	505	-1305	-185	267	12.32	20.11	(3+4)-I-1	5.0
94	-2581	-1612	241	-2076	-273	337	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.3
95	-2575	-2027	302	-2199	-280	316	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.1
96	-2528	-1551	583	-1405	-189	263	12.32	20.11	(3+4)-I-1	4.7
97	-2208	-612	2165	-1439	-189	-286	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.6
98	-2416	-416	1768	-2360	-298	-232	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.0
99	-2604	-1511	1215	-2441	-303	-268	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.9
100	-2360	-1065	1356	-1544	-197	-287	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.3
101	-2323	-912	1734	-1498	-194	-286	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.4
102	-2572	-1171	1487	-2409	-302	-251	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.0
103	-2620	-2186	-2145	-2263	-262	158	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.3
104	-2409	-1725	-2492	-1288	-150	211	12.32	20.11	(3+4)-I-1	5.3
105	-2353	-2123	-1650	-1450	-170	227	12.32	20.11	(3+4)-I-1	4.7
106	-2610	-3096	-1529	-2380	-275	198	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.1
107	-2600	-2734	-1854	-2331	-268	178	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.2
108	-2348	-1979	-2068	-1382	-161	218	12.32	20.11	(3+4)-I-1	4.9
109	-2363	-1277	1001	-1565	-199	-288	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.3
110	-2602	-1698	946	-2448	-303	-284	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.9
111	-2582	-1713	706	-2428	-302	-300	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.9
112	-2354	-1265	690	-1561	-199	-288	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.3
113	-2365	-2202	-953	-1523	-183	245	12.32	20.11	(3+4)-I-1	4.5
114	-2604	-3290	-967	-2411	-283	240	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.0
115	-2617	-3274	-1226	-2406	-279	219	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.0
116	-2363	-2197	-1272	-1497	-177	236	12.32	20.11	(3+4)-I-1	4.5
117	-2370	-2028	-712	-1519	-188	257	12.32	20.11	(3+4)-I-1	4.4
118	-2568	-2894	-720	-2360	-285	277	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.0
119	-2585	-3158	-775	-2396	-285	258	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.0
120	-2364	-2141	-736	-1531	-186	251	12.32	20.11	(3+4)-I-1	4.4
121	-2342	-1017	474	-1529	-198	-287	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.3

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
122	-2552	-1560	526	-2380	-300	-314	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.9
123	-2507	-1271	462	-2302	-295	-328	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.0
124	-2316	-844	426	-1467	-195	-284	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.5
125	-2717	-1233	-2288	-2161	-253	139	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.5
126	-1799	505	2399	-2286	-286	-213	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.1
127	-2674	-1076	-2773	-1162	-141	205	12.32	20.11	(3+4)-I-1	5.8
128	-1562	-407	2560	-1366	-176	-287	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.7
129	761	-142	1095	-955	-103	-288	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.9
130	-146	349	-1003	578	128	240	12.32	20.11	(3+4)-I-1	9.2
131	-288	990	-2027	433	112	271	12.32	20.11	(3+4)-I-1	11
132	519	-1189	1042	377	124	-423	12.32	20.11	(3+4)-I-3	9.3
133	428	-1264	1048	577	155	-393	12.32	20.11	(3+4)-I-3	7.7
134	764	-1944	898	848	201	-470	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.6
135	171	-245	1220	-1321	-138	-243	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.8
136	-127	-1985	1245	795	157	-505	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.8
137	-49	-1288	1150	359	108	-413	12.32	20.11	(3+4)-I-3	9.7
138	-1027	906	-2312	474	106	266	12.32	20.11	(3+4)-I-1	10
139	-428	-249	1261	-1588	-178	-214	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.2
140	-2004	2596	-1623	-1368	-153	83	12.32	20.11	(3+4)-I-1	5.4
141	-599	-1379	1288	205	59	-412	12.32	20.11	(3+4)-I-3	12
142	-523	-716	1262	-607	-48	-310	12.32	20.11	(3+4)-I-3	8.3
143	-2838	-407	-2162	-2027	-241	120	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.7
144	20	650	2500	-2208	-272	-192	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.1
145	-3074	-539	-2658	-1002	-126	198	12.32	20.11	(3+4)-I-1	6.7
146	-494	-558	2299	-1299	-161	-282	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.8
147	-3023	34	-2284	-838	-104	194	12.32	20.11	(3+4)-I-1	7.7
148	-2769	382	-1862	-1878	-223	103	12.32	20.11	(3+4)-I-1	4.0
149	-2360	1786	-1517	-1550	-174	85	12.32	20.11	(3+4)-I-1	4.8
150	-2324	1138	-2020	-504	-44	188	12.32	20.11	(3+4)-I-1	11
151	-2567	1077	-1618	-1716	-199	90	12.32	20.11	(3+4)-I-1	4.4
152	-2676	532	-2050	-663	-73	187	12.32	20.11	(3+4)-I-1	9.3
153	-912	-635	1320	-876	-105	-295	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.5
154	-828	-8	1375	-1845	-219	-196	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.7
155	-549	-611	1641	-1163	-148	-286	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.2
156	-931	-590	1429	-1023	-128	-287	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.8
157	-756	500	1642	-2467	-309	-159	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.9
158	-922	216	1481	-2182	-249	-192	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.2
159	-778	59	1492	-1817	-225	-233	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.7
160	-508	315	1611	-1898	-235	-209	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.6
161	135	894	1661	-2332	-289	-165	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.0
162	-489	715	1763	-2498	-322	-157	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.9
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
13										2.3

Muro : 2 - Nodi: [1-2-103-102], Pann.X=2, 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	-292	-2896	-593	-146	-1471	-136	12.32	20.11	(3+4)-I-1	5.8
2	105	-2349	1256	17	824	-222	12.32	20.11	(3+4)-I-3	8.8
3	98	-3394	607	-20	588	-235	12.32	20.11	(3+4)-I-3	11
4	53	-3974	340	-64	150	-173	12.32	20.11	(3+4)-I-3	26
5	-36	-227	-22	-101	460	183	12.32	20.11	(3+4)-I-1	14
6	835	-4286	-172	-69	-1322	78	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.7
7	-660	-1317	-940	-273	-1525	-186	12.32	20.11	(3+4)-I-1	5.3
8	1647	-2152	2154	-10	771	-263	12.32	20.11	(3+4)-I-3	8.9

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
9	726	-2459	1514	-56	604	-277	12.32	20.11	(3+4)-I-3	10
10	224	-2286	626	-319	296	-157	12.32	20.11	2	13
11	201	-2094	490	-588	107	-24	12.32	20.11	2	9.9
12	-1249	-2224	332	-982	-446	225	12.32	20.11	2	5.1
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
12										5.1

Muro : 3 - Nodi: [2-13-120-103], Pann.X=12, 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	-1058	-1153	-309	-347	-1436	-159	12.32	20.11	(3+4)-I-1	5.7
2	2245	-2561	2181	-7	683	-260	12.32	20.11	(3+4)-I-3	9.8
3	1281	-1880	1868	-29	596	-321	12.32	20.11	(3+4)-I-3	10
4	416	-1596	961	-345	331	-354	12.32	20.11	2	8.6
5	311	-1324	822	-633	183	-391	12.32	20.11	2	5.9
6	-745	-541	79	-1075	188	-635	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.6
7	-650	-1214	162	-164	-1303	-262	12.32	20.11	(3+4)-I-1	5.8
8	-602	-1088	7	-151	-683	-227	12.32	20.11	(3+4)-I-1	10.0
9	1650	-1600	1838	74	554	-350	12.32	20.11	(3+4)-I-3	10
10	-447	-708	99	-301	83	-418	12.32	20.11	(3+4)-I-1	8.5
11	-535	-466	127	-373	180	-555	12.32	20.11	(3+4)-I-1	6.6
12	-641	-160	17	-401	35	-610	12.32	20.11	(3+4)-I-1	6.1
13	-558	-1280	227	-164	-1360	-275	12.32	20.11	(3+4)-I-1	5.6
14	-534	-1066	234	-119	-736	-351	12.32	20.11	(3+4)-I-1	8.4
15	1944	-1633	1612	167	505	-293	12.32	20.11	(3+4)-I-3	11
16	-448	-639	204	-133	-27	-483	12.32	20.11	(3+4)-I-1	9.9
17	-460	-409	145	-131	60	-558	12.32	20.11	(3+4)-I-1	8.9
18	-556	-141	50	-113	20	-565	12.32	20.11	(3+4)-I-1	9.0
19	-588	-1308	268	-178	-1488	-281	12.32	20.11	(3+4)-I-1	5.2
20	-532	-1056	364	-100	-814	-378	12.32	20.11	(3+4)-I-1	7.6
21	1052	-1707	1097	103	64	-445	12.32	20.11	2	11
22	1389	-1164	946	154	179	-491	12.32	20.11	2	9.2
23	1796	-678	637	198	144	-518	12.32	20.11	2	8.2
24	2268	-229	231	229	40	-494	12.32	20.11	2	8.1
25	-673	-1302	280	-191	-1628	-275	12.32	20.11	(3+4)-I-1	4.8
26	-553	-1054	443	-91	-907	-373	12.32	20.11	(3+4)-I-1	7.1
27	-417	-822	475	-15	-428	-433	12.32	20.11	(3+4)-I-1	11
28	1620	-1220	861	207	146	-438	12.32	20.11	2	9.2
29	2182	-709	612	267	135	-458	12.32	20.11	2	8.1
30	2784	-229	232	308	41	-435	12.32	20.11	2	7.8
31	-792	-1315	669	-202	-1765	-261	12.32	20.11	(3+4)-I-1	4.5
32	-591	-1068	761	-87	-997	-352	12.32	20.11	(3+4)-I-1	6.7
33	-379	-830	770	6	-484	-405	12.32	20.11	(3+4)-I-1	10
34	1808	-1248	768	222	115	-373	12.32	20.11	2	9.9
35	2520	-724	555	290	126	-391	12.32	20.11	2	8.5
36	3274	-228	214	336	40	-370	12.32	20.11	2	8.1
37	-955	-1343	723	-210	-1890	-241	12.32	20.11	(3+4)-I-1	4.3
38	-650	-1103	827	-82	-1078	-321	12.32	20.11	(3+4)-I-1	6.5
39	-332	-865	826	23	-530	-366	12.32	20.11	(3+4)-I-1	10
40	1972	-1253	676	217	85	-306	12.32	20.11	2	11
41	2820	-727	488	289	115	-321	12.32	20.11	2	9.5
42	3714	-228	189	336	39	-304	12.32	20.11	2	8.9
43	-1174	-1397	754	-215	-1999	-214	12.32	20.11	(3+4)-I-1	4.1
44	-720	-1161	857	-80	-1148	-282	12.32	20.11	(3+4)-I-1	6.4
45	-275	-918	854	31	-571	-321	12.32	20.11	(3+4)-I-1	10

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
46	145	-665	748	115	-215	-343	12.32	20.11	(3+4)-I-1	13
47	3085	-725	422	275	103	-252	12.32	20.11	2	11
48	4098	-227	162	322	37	-239	12.32	20.11	2	10
49	-1421	-1473	798	-220	-2086	-188	12.32	20.11	(3+4)-I-1	4.0
50	-787	-1229	891	-84	-1208	-242	12.32	20.11	(3+4)-I-1	6.3
51	-212	-969	877	28	-609	-275	12.32	20.11	(3+4)-I-1	10
52	322	-696	759	111	-236	-294	12.32	20.11	(3+4)-I-1	15
53	830	-417	539	230	-46	-306	12.32	20.11	(3+4)-I-1	11
54	1323	-136	207	271	-2	-289	12.32	20.11	(3+4)-I-1	11
55	-1647	-1539	854	-226	-2154	-164	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.9
56	-838	-1289	915	-90	-1257	-203	12.32	20.11	(3+4)-I-1	6.2
57	-133	-1012	878	22	-641	-229	12.32	20.11	(3+4)-I-1	10
58	508	-720	747	105	-254	-245	12.32	20.11	(3+4)-I-1	17
59	1118	-424	523	218	-54	-254	12.32	20.11	(3+4)-I-1	13
60	1721	-135	199	262	-3	-240	12.32	20.11	(3+4)-I-1	12
61	-1802	-1595	919	-231	-2203	-141	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.9
62	-851	-1338	931	-96	-1293	-167	12.32	20.11	(3+4)-I-1	6.2
63	-32	-1045	859	16	-666	-185	12.32	20.11	(3+4)-I-1	11
64	701	-737	711	97	-269	-197	12.32	20.11	(3+4)-I-1	19
65	1395	-430	488	215	-60	-204	12.32	20.11	(3+4)-I-1	14
66	2088	-135	183	261	-5	-192	12.32	20.11	(3+4)-I-1	13
67	-1864	-1667	994	-235	-2233	-120	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.9
68	-803	-1388	934	-100	-1317	-132	12.32	20.11	(3+4)-I-1	6.3
69	98	-1075	819	10	-682	-143	12.32	20.11	(3+4)-I-1	11
70	2833	-1143	-253	158	283	157	12.32	20.11	(3+4)-I-3	18
71	1653	-435	437	218	-64	-154	12.32	20.11	(3+4)-I-1	16
72	2411	-134	160	265	-6	-145	12.32	20.11	(3+4)-I-1	14
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
6										3.6

Muro : 4 - Nodi: [13-5-110-120], Pann.X=12, 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	-1808	-1737	1039	-237	-2246	-100	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.9
2	-687	-1434	914	-103	-1327	-100	12.32	20.11	(3+4)-I-1	6.4
3	256	-1102	760	7	-689	-103	12.32	20.11	(3+4)-I-1	11
4	2737	-1143	-304	164	291	200	12.32	20.11	(3+4)-I-3	16
5	3820	-669	-183	131	187	207	12.32	20.11	(3+4)-I-3	17
6	2679	-133	134	270	-6	-99	12.32	20.11	(3+4)-I-1	16
7	-1624	-1786	1080	-238	-2244	-80	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.9
8	-507	-1472	876	-103	-1325	-67	12.32	20.11	(3+4)-I-1	6.6
9	436	-1127	686	8	-687	-63	12.32	20.11	(3+4)-I-1	12
10	2622	-1148	-357	173	304	246	12.32	20.11	(3+4)-I-3	14
11	3719	-672	-213	229	194	255	12.32	20.11	(3+4)-I-3	12
12	5330	-228	24	284	33	120	12.32	20.11	2	14
13	-1323	-1831	1100	-239	-2226	-59	12.32	20.11	(3+4)-I-1	4.0
14	-275	-1505	823	-103	-1310	-35	12.32	20.11	(3+4)-I-1	6.8
15	617	-1151	600	10	-675	-23	12.32	20.11	(3+4)-I-1	13
16	2500	-1156	-419	187	321	296	12.32	20.11	(3+4)-I-3	12
17	3606	-677	-252	239	202	308	12.32	20.11	(3+4)-I-3	10
18	4785	-218	-83	282	58	291	12.32	20.11	(3+4)-I-3	9.8
19	-487	-1868	1090	-240	-2190	-37	12.32	20.11	(3+4)-I-1	4.1
20	414	-1530	755	-102	-1282	-1	12.32	20.11	(3+4)-I-1	7.1
21	1375	-1667	-689	154	373	325	12.32	20.11	(3+4)-I-3	12
22	2398	-1165	-494	206	342	350	12.32	20.11	(3+4)-I-3	10

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
23	3488	-681	-301	255	212	365	12.32	20.11	(3+4)-I-3	9.2
24	4655	-219	-101	293	60	344	12.32	20.11	(3+4)-I-3	8.8
25	-214	-1890	1042	-242	-2137	-13	12.32	20.11	(3+4)-I-1	4.3
26	604	-1539	673	-101	-1242	36	12.32	20.11	(3+4)-I-1	7.1
27	674	-1688	-801	177	418	378	12.32	20.11	(3+4)-I-3	11
28	1502	-1175	-582	228	367	408	12.32	20.11	(3+4)-I-3	9.3
29	3376	-685	-358	275	223	424	12.32	20.11	(3+4)-I-3	8.2
30	4497	-220	-122	309	62	400	12.32	20.11	(3+4)-I-3	7.9
31	298	-1903	953	-243	-2064	13	12.32	20.11	(3+4)-I-1	4.4
32	951	-1534	579	-102	-1190	74	12.32	20.11	(3+4)-I-1	7.2
33	465	-1708	-930	199	471	435	12.32	20.11	(3+4)-I-3	9.5
34	1357	-1183	-681	250	395	469	12.32	20.11	(3+4)-I-3	8.3
35	2199	-686	-419	294	233	487	12.32	20.11	(3+4)-I-3	7.5
36	4308	-219	-142	326	63	457	12.32	20.11	(3+4)-I-3	7.2
37	822	-1940	827	-241	-1970	38	12.32	20.11	(3+4)-I-1	4.6
38	1325	-1526	460	-107	-1128	111	12.32	20.11	(3+4)-I-1	7.4
39	196	-1726	-1065	219	532	494	12.32	20.11	(3+4)-I-3	8.5
40	1108	-1210	-791	264	424	532	12.32	20.11	(3+4)-I-3	7.5
41	2006	-694	-488	300	239	547	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.9
42	2837	-218	-163	328	62	513	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.9
43	1316	-1976	695	-233	-1858	58	12.32	20.11	(3+4)-I-1	4.8
44	1680	-1495	355	-111	-1053	140	12.32	20.11	(3+4)-I-1	7.7
45	-104	-1759	-1261	215	595	551	12.32	20.11	(3+4)-I-3	7.9
46	780	-1248	-935	247	447	586	12.32	20.11	(3+4)-I-3	7.2
47	1705	-704	-563	268	235	597	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.8
48	4413	-232	-140	303	43	518	12.32	20.11	2	6.9
49	1815	-1977	506	-219	-1734	72	12.32	20.11	(3+4)-I-1	5.1
50	-1181	-2335	-1655	142	705	520	12.32	20.11	(3+4)-I-3	7.5
51	-420	-1878	-1468	162	653	593	12.32	20.11	(3+4)-I-3	7.4
52	386	-1339	-1120	168	456	625	12.32	20.11	(3+4)-I-3	7.6
53	1291	-719	-654	172	215	630	12.32	20.11	(3+4)-I-3	7.4
54	4074	-229	-123	197	40	576	12.32	20.11	2	7.3
55	2415	-1935	221	-195	-1603	83	12.32	20.11	(3+4)-I-1	5.4
56	-1278	-2540	-1676	82	820	519	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.9
57	-643	-2204	-1628	46	711	598	12.32	20.11	(3+4)-I-3	7.0
58	-58	-1695	-1462	21	450	637	12.32	20.11	(3+4)-I-3	8.4
59	758	-896	-880	-78	167	626	12.32	20.11	(3+4)-I-3	8.5
60	1799	-106	-190	-118	4	578	12.32	20.11	(3+4)-I-3	8.5
61	3318	-1817	-326	-173	-1501	99	12.32	20.11	(3+4)-I-1	5.7
62	-1286	-2964	-1434	-8	929	447	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.7
63	-557	-2816	-1591	-154	771	529	12.32	20.11	(3+4)-I-3	7.1
64	-227	-2516	-1796	-312	442	581	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.8
65	-168	-1792	-1724	-465	35	582	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.8
66	3718	-419	123	-442	52	604	12.32	20.11	2	5.5
67	5204	-1901	-1870	-299	-1528	68	12.32	20.11	(3+4)-I-1	5.7
68	-987	-3285	-710	-105	1018	330	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.9
69	-255	-3573	-1146	-295	800	366	12.32	20.11	(3+4)-I-3	8.0
70	194	-3825	-1441	-592	397	349	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.4
71	-2	-4237	-2134	-1092	-172	254	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.5
72	-1172	-4374	-2564	-1732	-1061	-158	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.3
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
72										3.3

Muro : 5 - Nodi: [5-8-113-110], Pann.X=2, 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
-------	----	----	-----	----	----	-----	----	----	---	----

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	633	-1538	-2571	-231	-1547	131	12.32	20.11	(3+4)-I-1	5.4
2	-676	-3818	-122	-89	1062	220	12.32	20.11	(3+4)-I-3	7.3
3	-10	-3885	-353	-265	754	181	12.32	20.11	(3+4)-I-3	10
4	579	-4269	-437	-537	248	28	12.32	20.11	(3+4)-I-3	11
5	349	-4787	-344	-984	-491	-279	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.8
6	-4704	-5901	401	-1368	-1966	-673	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.2
7	1058	-1025	-1763	-138	-1498	135	12.32	20.11	(3+4)-I-1	5.6
8	-42	-4034	175	-14	1071	139	12.32	20.11	(3+4)-I-3	7.7
9	23	-3709	-16	-84	674	94	12.32	20.11	(3+4)-I-3	12
10	76	-3295	210	-179	46	-94	12.32	20.11	(3+4)-I-3	22
11	-81	-2831	752	-197	-801	-368	12.32	20.11	(3+4)-I-3	7.9
12	-662	-2302	-319	-186	-1450	-376	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.0
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
6										3.2

Muro : 6 - Nodi: [3-4-105-104], Pann.X=2, 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	-344	-3382	-524	144	1458	118	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.9
2	27	-2592	719	-28	-886	188	12.32	20.11	(3+4)-I-1	8.6
3	35	-3235	620	6	-627	215	12.32	20.11	(3+4)-I-1	11
4	34	-3773	474	51	-161	170	12.32	20.11	(3+4)-I-1	27
5	-44	-305	-97	95	-460	-168	12.32	20.11	(3+4)-I-3	14
6	896	-4299	-168	60	1332	-64	12.32	20.11	(3+4)-I-1	6.7
7	-289	-2213	-1014	192	1394	127	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.0
8	226	-2807	1533	-63	-826	232	12.32	20.11	(3+4)-I-1	8.7
9	235	-2800	1387	12	-631	262	12.32	20.11	(3+4)-I-1	10
10	128	-2509	555	270	-299	165	12.32	20.11	2	14
11	232	-2190	476	541	-98	45	12.32	20.11	2	10
12	-1053	-2300	259	936	461	-199	12.32	20.11	1	5.4
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
12										5.4

Muro : 7 - Nodi: [15-16-119-121], 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	-840	-1803	719	252	2285	134	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.8
2	-377	-1482	589	118	1368	147	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.0
3	-80	-1135	455	11	725	155	12.32	20.11	(3+4)-I-3	10
4	1864	-1137	-529	-176	-348	-284	12.32	20.11	(3+4)-I-1	13
5	2553	-663	-328	-232	-219	-295	12.32	20.11	(3+4)-I-1	11
6	3301	-215	-112	-275	-62	-279	12.32	20.11	(3+4)-I-1	10
7	-658	-1833	735	254	2294	113	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.8
8	-204	-1502	526	120	1378	116	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.1
9	71	-1143	358	13	733	122	12.32	20.11	(3+4)-I-3	11
10	1634	-1136	-579	-185	-372	-344	12.32	20.11	(3+4)-I-1	11

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
11	2312	-664	-353	-241	-229	-360	12.32	20.11	(3+4)-I-1	9.7
12	3052	-215	-119	-285	-64	-340	12.32	20.11	(3+4)-I-1	9.2
13	-430	-1857	731	255	2288	92	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.9
14	-9	-1504	438	121	1381	87	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.2
15	786	-1638	-871	-139	-474	-370	12.32	20.11	(3+4)-I-1	11
16	1384	-1154	-631	-195	-404	-408	12.32	20.11	(3+4)-I-1	9.8
17	2049	-674	-389	-248	-240	-427	12.32	20.11	(3+4)-I-1	8.7
18	2779	-217	-134	-289	-65	-403	12.32	20.11	(3+4)-I-1	8.4
19	271	-1890	685	253	2269	70	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.9
20	413	-1471	286	127	1383	61	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.3
21	256	-1695	-923	-156	-546	-429	12.32	20.11	(3+4)-I-1	9.4
22	1139	-1215	-702	-206	-441	-473	12.32	20.11	(3+4)-I-1	8.8
23	1767	-702	-445	-248	-249	-491	12.32	20.11	(3+4)-I-1	8.0
24	2472	-220	-154	-280	-66	-461	12.32	20.11	(3+4)-I-1	7.9
25	923	-1899	527	260	2260	48	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.0
26	726	-1340	99	142	1379	54	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.4
27	105	-1780	-1081	-173	-622	-489	12.32	20.11	(3+4)-I-1	8.2
28	919	-1298	-848	-206	-475	-529	12.32	20.11	(3+4)-I-1	8.1
29	1458	-736	-543	-228	-252	-544	12.32	20.11	(3+4)-I-1	7.7
30	2115	-220	-189	-248	-63	-510	12.32	20.11	(3+4)-I-1	7.7
31	2198	-1951	-98	366	2309	57	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.9
32	737	-1461	89	191	1357	39	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.5
33	-84	-1877	-1266	-166	-694	-528	12.32	20.11	(3+4)-I-1	7.5
34	237	-1368	-1028	-164	-498	-567	12.32	20.11	(3+4)-I-1	8.3
35	1146	-775	-686	-167	-245	-580	12.32	20.11	(3+4)-I-1	8.0
36	1708	-231	-239	-119	-62	-548	12.32	20.11	(3+4)-I-1	8.9
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
1										3.8

Muro : 8 - Nodi: [16-6-111-119], 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	257	-1798	-466	327	2312	22	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.9
2	581	-1261	98	214	1330	8	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.8
3	-244	-1967	-1404	-121	-750	-530	12.32	20.11	(3+4)-I-1	7.2
4	48	-1457	-1195	-90	-510	-575	12.32	20.11	(3+4)-I-1	8.4
5	268	-825	-833	-10	-226	-588	12.32	20.11	(3+4)-I-1	10
6	1477	-242	-187	-117	-44	-412	12.32	20.11	2	11
7	87	-1810	-329	293	2249	35	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.0
8	-540	-2407	-1459	-115	-921	-424	12.32	20.11	(3+4)-I-1	6.9
9	-283	-2052	-1491	-63	-792	-509	12.32	20.11	(3+4)-I-1	7.1
10	-94	-1556	-1323	51	-519	-559	12.32	20.11	(3+4)-I-1	8.5
11	46	-891	-972	122	-198	-575	12.32	20.11	(3+4)-I-1	8.7
12	286	-254	-374	179	-21	-504	12.32	20.11	(3+4)-I-1	8.8
13	12	-1887	-217	274	2190	37	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.1
14	-484	-2475	-1464	-72	-983	-399	12.32	20.11	(3+4)-I-1	6.7
15	-327	-2117	-1510	1	-828	-467	12.32	20.11	(3+4)-I-1	7.1
16	-213	-1716	-1444	174	-527	-512	12.32	20.11	(3+4)-I-1	8.8
17	-208	-1014	-1154	330	-164	-541	12.32	20.11	(3+4)-I-1	7.0
18	-159	-276	-473	431	9	-464	12.32	20.11	(3+4)-I-1	6.8
19	-18	-1963	-162	262	2139	30	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.2
20	-427	-2575	-1469	-39	-1029	-357	12.32	20.11	(3+4)-I-1	6.7
21	-332	-2241	-1507	109	-852	-401	12.32	20.11	(3+4)-I-1	7.3
22	-318	-1855	-1483	300	-527	-423	12.32	20.11	(3+4)-I-1	8.4
23	-474	-1349	-1446	613	-106	-422	12.32	20.11	(3+4)-I-1	5.9

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
24	-676	-279	-633	852	258	-277	12.32	20.11	(3+4)-I-1	5.4
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
1										3.9

Muro : 9 - Nodi: [6-7-112-111], 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	-92	-2016	-118	251	2078	20	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.4
2	-349	-2770	-1421	-13	-1058	-276	12.32	20.11	(3+4)-I-1	6.9
3	-279	-2503	-1460	158	-849	-282	12.32	20.11	(3+4)-I-1	8.2
4	-246	-2195	-1499	398	-480	-250	12.32	20.11	(3+4)-I-1	9.4
5	-460	-1505	-1578	771	15	-136	12.32	20.11	(3+4)-I-1	6.7
6	-2300	-220	-1873	1271	746	129	12.32	20.11	(3+4)-I-1	4.5
7	-105	-2076	-111	240	2006	2	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.6
8	-285	-3020	-1269	-6	-1058	-167	12.32	20.11	(3+4)-I-1	7.6
9	-202	-2871	-1306	157	-807	-142	12.32	20.11	(3+4)-I-1	9.8
10	-125	-2737	-1360	367	-372	-41	12.32	20.11	(3+4)-I-1	15
11	-102	-2663	-1456	603	230	137	12.32	20.11	(3+4)-I-1	8.2
12	312	-2823	-2228	775	1006	330	12.32	20.11	(3+4)-I-1	5.5
13	-113	-2038	-123	228	1928	-20	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.7
14	125	-1659	-97	93	1032	-90	12.32	20.11	(3+4)-I-3	8.2
15	-138	-3211	-1046	105	-738	-15	12.32	20.11	(3+4)-I-1	12
16	-30	-3158	-1085	243	-251	68	12.32	20.11	(3+4)-I-1	20
17	214	-3022	-1223	345	408	185	12.32	20.11	(3+4)-I-1	11
18	1038	-2987	-1415	416	1104	249	12.32	20.11	(3+4)-I-1	6.9
19	-159	-1907	-94	212	1843	-45	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.9
20	101	-1528	-134	78	974	-99	12.32	20.11	(3+4)-I-3	8.5
21	-82	-3532	-753	47	-673	43	12.32	20.11	(3+4)-I-1	13
22	305	-686	-2	-71	-207	-179	12.32	20.11	(3+4)-I-3	23
23	456	-363	180	-97	-586	-219	12.32	20.11	(3+4)-I-3	11
24	792	-3368	-710	264	1179	179	12.32	20.11	(3+4)-I-1	6.9
25	-217	-1680	-60	206	1807	-92	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.8
26	158	-1294	-202	69	935	-112	12.32	20.11	(3+4)-I-3	8.7
27	-14	-3814	-491	9	-629	62	12.32	20.11	(3+4)-I-1	14
28	136	-528	-80	-54	-245	-161	12.32	20.11	(3+4)-I-3	22
29	149	-188	79	-73	-620	-192	12.32	20.11	(3+4)-I-3	11
30	171	-3486	-238	172	1189	123	12.32	20.11	(3+4)-I-1	7.1
31	331	-1056	-415	160	1809	-148	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.6
32	13	-838	-251	18	924	-92	12.32	20.11	(3+4)-I-3	8.9
33	14	-4025	-196	1	-610	42	12.32	20.11	(3+4)-I-1	14
34	32	-559	-70	-15	-271	-118	12.32	20.11	(3+4)-I-3	23
35	26	-343	-19	-9	-641	-148	12.32	20.11	(3+4)-I-3	11
36	253	-3689	42	46	1143	93	12.32	20.11	(3+4)-I-1	7.6
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
1										4.4

Muro : 10 - Nodi: [4-14-118-105], 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	-292	-1347	-670	191	1348	166	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.0
2	250	-2748	1657	-60	-731	266	12.32	20.11	(3+4)-I-1	9.3
3	412	-2356	1580	-16	-618	321	12.32	20.11	(3+4)-I-1	9.8
4	165	-1833	704	292	-327	367	12.32	20.11	2	9.2
5	-659	-624	-133	654	-360	365	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.0
6	-918	-468	7	1030	-183	659	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.6
7	-256	-1256	-399	195	1391	213	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.7
8	-422	-1077	-428	170	711	240	12.32	20.11	(3+4)-I-3	9.6
9	597	-1982	1426	-83	-582	362	12.32	20.11	(3+4)-I-1	9.7
10	-639	-676	-276	275	-69	438	12.32	20.11	(3+4)-I-3	8.6
11	-832	-444	-144	338	-176	578	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.7
12	-1010	-151	-79	361	-33	629	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.2
13	-272	-1228	-253	197	1483	246	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.3
14	-435	-1007	-243	145	799	333	12.32	20.11	(3+4)-I-3	8.0
15	840	-1812	1165	-146	-539	292	12.32	20.11	(3+4)-I-1	11
16	-731	-576	-170	130	47	495	12.32	20.11	(3+4)-I-3	9.8
17	-909	-371	-121	117	-55	572	12.32	20.11	(3+4)-I-3	8.9
18	-1150	-131	-50	93	-20	577	12.32	20.11	(3+4)-I-3	9.2
19	-298	-1174	-124	205	1612	260	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.9
20	-471	-950	-97	127	905	358	12.32	20.11	(3+4)-I-3	7.2
21	-619	-743	-65	78	421	435	12.32	20.11	(3+4)-I-3	11
22	761	-1138	449	-128	-177	484	12.32	20.11	2	9.8
23	1215	-667	257	-178	-145	510	12.32	20.11	2	8.6
24	1727	-225	78	-213	-41	486	12.32	20.11	2	8.4
25	-344	-1102	-9	222	1769	261	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.5
26	-525	-898	55	132	1014	365	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.6
27	-649	-717	94	61	495	428	12.32	20.11	(3+4)-I-3	9.8
28	950	-1139	419	-171	-142	425	12.32	20.11	2	10
29	1421	-675	259	-235	-136	446	12.32	20.11	2	8.7
30	1923	-227	87	-280	-42	423	12.32	20.11	2	8.4
31	-494	-983	111	280	1962	284	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.0
32	-597	-927	235	181	1104	347	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.3
33	-647	-743	221	64	552	393	12.32	20.11	(3+4)-I-3	9.6
34	1110	-1154	393	-185	-110	358	12.32	20.11	2	11
35	1605	-684	254	-256	-126	376	12.32	20.11	2	9.4
36	2127	-227	90	-304	-41	356	12.32	20.11	2	8.9
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
6										3.6

Muro : 11 - Nodi: [14-15-121-118], 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	-946	-1394	223	342	2048	233	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.0
2	-610	-1073	519	165	1173	295	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.2
3	-608	-829	483	52	604	346	12.32	20.11	(3+4)-I-3	9.6
4	1245	-1176	356	-185	-81	288	12.32	20.11	2	13
5	1770	-693	237	-258	-114	304	12.32	20.11	2	10
6	2326	-227	86	-306	-39	289	12.32	20.11	2	9.8
7	-680	-1464	595	223	2030	254	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.0
8	-619	-1201	566	106	1228	273	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.1
9	-559	-907	549	25	647	310	12.32	20.11	(3+4)-I-3	9.5
10	1355	-1199	305	-180	-55	221	12.32	20.11	2	15
11	1913	-703	208	-251	-103	234	12.32	20.11	2	12
12	2510	-227	77	-298	-37	223	12.32	20.11	2	11

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
13	-672	-1557	612	223	2085	223	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.0
14	-582	-1267	633	104	1265	266	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.9
15	-503	-967	600	10	676	285	12.32	20.11	(3+4)-I-3	9.5
16	-427	-651	515	-62	288	299	12.32	20.11	(3+4)-I-3	15
17	-385	-398	367	-119	69	310	12.32	20.11	(3+4)-I-3	14
18	2666	-227	63	-287	-35	159	12.32	20.11	2	13
19	-779	-1632	645	235	2158	200	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.9
20	-575	-1329	684	106	1296	242	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.9
21	-420	-1023	640	5	691	258	12.32	20.11	(3+4)-I-3	9.6
22	-292	-705	532	-68	296	263	12.32	20.11	(3+4)-I-3	16
23	-181	-419	368	-120	76	271	12.32	20.11	(3+4)-I-3	16
24	3916	-214	-81	-277	-60	-104	12.32	20.11	(3+4)-I-1	15
25	-879	-1675	664	243	2218	177	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.8
26	-558	-1387	660	110	1326	210	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.9
27	-325	-1074	595	5	703	224	12.32	20.11	(3+4)-I-3	9.8
28	-147	-753	485	-69	300	230	12.32	20.11	(3+4)-I-3	17
29	2943	-670	-268	-228	-210	-171	12.32	20.11	(3+4)-I-1	14
30	3739	-214	-98	-269	-60	-161	12.32	20.11	(3+4)-I-1	13
31	-909	-1744	704	248	2260	155	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.8
32	-494	-1442	635	115	1351	178	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.0
33	-215	-1111	535	9	715	190	12.32	20.11	(3+4)-I-3	10
34	2059	-1144	-472	-171	-333	-226	12.32	20.11	(3+4)-I-1	15
35	2765	-666	-302	-226	-212	-233	12.32	20.11	(3+4)-I-1	13
36	3531	-215	-107	-268	-61	-219	12.32	20.11	(3+4)-I-1	12
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
31										3.8

Muro : 12 - Nodi: [102-104-105-103]Pann=4Spess.=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	1010	952	-1505	771	37	-102	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.9
2	-6077	-3285	573	890	75	-102	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.9
3	988	995	1530	795	38	101	12.32	20.11	(3+4)-I-1	5.7
4	-5745	-2852	-390	911	80	103	12.32	20.11	(3+4)-I-1	5.8
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
3										5.7

Muro : 13 - Nodi: [110-111-112-113]Pann=47Spess.=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	-15510	-12013	-12320	2848	1059	664	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.0
2	-8209	-537	-1145	825	-37	-209	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.9
3	-6352	130	-436	-420	-5	-220	12.32	20.11	(3+4)-II-2	9.3
4	-3366	312	-538	-618	-14	-374	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.6
5	-2102	116	-306	-932	-18	-396	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.1
6	-1222	95	-193	-1064	-28	-362	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.8
7	-594	133	-150	-1127	-28	-289	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.7

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
8	8	51	-291	-1120	-5	-304	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.7
9	414	240	-443	-962	-9	-279	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.2
10	473	-455	9	-707	-22	-218	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.6
11	1420	6196	-3495	1112	419	581	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.0
12	1380	2245	-2040	1049	359	599	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.1
13	1165	467	-1490	916	455	584	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.4
14	590	-548	-941	872	587	610	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.5
15	-171	-206	-226	833	695	669	12.32	20.11	(3+4)-I-1	3.5
16	321	-1196	-459	-553	-429	-477	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.0
17	699	-1020	-241	-443	-366	-432	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.9
18	1117	-602	238	-277	-285	-320	12.32	20.11	(3+4)-I-3	8.5
19	1018	337	772	-259	-247	-261	12.32	20.11	(3+4)-II-2	9.8
20	753	1706	1512	-440	-234	-303	12.32	20.11	(3+4)-I-1	6.9
21	2838	855	1497	798	346	487	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.8
22	3378	-178	1208	1106	702	770	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.6
23	2443	-443	1357	1949	1251	968	12.32	20.11	(3+4)-I-3	1.7
24	995	-1517	-693	-580	-301	-507	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.7
25	1443	-1286	-503	-633	-370	-495	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.5
26	1337	-1779	-473	-451	-331	-471	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.5
27	1350	-2642	-1084	-220	-169	-433	12.32	20.11	(3+4)-I-3	7.8
28	1508	-1841	-516	-219	-241	-363	12.32	20.11	(3+4)-I-3	8.7
29	1956	-3279	-703	842	194	61	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.5
30	1949	-3779	-966	1198	501	256	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.4
31	2924	-1517	742	989	247	288	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.8
32	623	-4601	-2350	909	326	-43	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.4
33	-497	1411	1408	-487	-216	-238	12.32	20.11	(3+4)-I-1	7.3
34	846	-761	369	-259	-252	-274	12.32	20.11	(3+4)-II-2	9.6
35	-1295	724	1242	-528	-216	-177	12.32	20.11	(3+4)-I-1	7.6
36	687	-4033	-1710	461	75	-247	12.32	20.11	(3+4)-I-3	7.3
37	352	-1558	-216	-244	-215	-290	12.32	20.11	(3+4)-II-2	9.7
38	-4019	-6308	-4969	993	365	-80	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.3
39	-3311	-263	-1897	-436	25	-512	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.9
40	-2762	-1850	-1439	-346	-109	-351	12.32	20.11	(3+4)-II-2	7.9
41	-4655	-1138	-1872	-308	-33	-331	12.32	20.11	(3+4)-II-2	9.0
42	-500	-1757	-1977	-490	-77	-544	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.1
43	151	-730	-1186	-795	-166	-524	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.9
44	-696	418	-452	-1091	-15	-429	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.5
45	-468	166	-780	-1035	-59	-481	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.5
46	-1196	189	-588	-1028	-45	-511	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.5
47	-1923	-195	-1158	-797	-17	-541	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.1
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
23										1.7

[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/cm ²]	Sforzo normale in direzione y
Nxy [kg/cm ²]	Sforzo tagliante in direzione xy
Mx [kg]	Momento flettente in direzione x
My [kg]	Momento flettente in direzione y
Mxy [kg]	Momento torcente
Afx [cm ² /m]	Area acciaio in direzione x per metro lineare
Afy [cm ² /m]	Area acciaio in direzione y per metro lineare
σ_c [kg/cm ²]	Tensione nel calcestruzzo compresso
σ_f [kg/cm ²]	Tensione nell'acciaio
σ_{ct} [kg/cm ²]	Tensione nel calcestruzzo teso
σ_{sct} [kg/cm ²]	Tensione nel calcestruzzo teso (quando richiesto dalla verifica)
σ_{sca} [kg/cm ²]	Tensione ammissibile nel calcestruzzo
σ_{sfa} [kg/cm ²]	Tensione ammissibile nell'acciaio
σ_{scta} [kg/cm ²]	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: [1-3-4-14-15-16-6-7-8-5-13-2] Pann=162 Spess.=40 cm, Terreno=Terreno1,
Criterio=CLS_Platea, Materiale=C20/25

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

Combinazione Rara: σ_{ca} [kg/cm²]=124 σ_{fa} [kg/cm²]=3600

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cm ²	kg/cm ²				
43	12.32	20.11	-19	912	5	5	Si	3.9

Combinazione QP: σ_{ca} [kg/cm²]=93 σ_{fa} [kg/cm²]=3600

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cm ²	kg/cm ²				
43	12.32	20.11	-19	912	7	7	Si	3.9

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/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	kg	kg	kg	kg/cm ²	mm	mm			
43	-0.54	-0.53	-0.05	-2121	-239	-28	912	0.158	0.158	7(Qp)	Si	1.9
43	-0.54	-0.53	-0.05	-2121	-239	-28	912	0.158	0.158	6(Fr)	Si	2.5

Muro : 2 - Nodi: [1-2-103-102], Pann.X=2, 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/cm²]=124 σ_{fa} [kg/cm²]=3600

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cm ²	kg/cm ²				
12	12.32	20.11	-12	471	5	5	Si	7.6

Combinazione QP: σ_{ca} [kg/cm²]=93 σ_{fa} [kg/cm²]=3600

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cm ²	kg/cm ²				
12	12.32	20.11	-12	471	7	7	Si	7.6

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/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	kg	kg	kg	kg/cm ²	mm	mm			
12	-0.32	-0.53	0.08	-753	-331	170	471	0.066	0.066	7(Qp)	Si	4.5
12	-0.32	-0.53	0.08	-753	-331	170	471	0.066	0.066	6(Fr)	Si	6.1

Muro : 3 - Nodi: [2-13-120-103], Pann.X=12, 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/cm²]=124 σ_{fa} [kg/cm²]=3600

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cm ²	kg/cm ²				
67	12.32	20.11	-16	479	5	5	Si	7.5
6	12.32	20.11	-12	621	5	5	Si	5.8

Combinazione QP: σ_{ca} [kg/cm²]=93 σ_{fa} [kg/cm²]=3600

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cm ²	kg/cm ²				
67	12.32	20.11	-16	479	7	7	Si	5.8
6	12.32	20.11	-12	621	7	7	Si	5.8

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/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	kg	kg	kg	kg/cm ²	mm	mm			

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
67	-0.26	-0.72	0.08	-136	-1275	5	479	0.052	0.052	7(Qp)	Si	5.8
67	-0.26	-0.72	0.08	-136	-1275	5	479	0.052	0.052	6(Fr)	Si	7.7

Muro : 4 - Nodi: [13-5-110-120], Pann.X=12, Pann.Y=6Spess.=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				
72	12.32	20.11	-18	1016	5	5	Si	3.5

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				
72	12.32	20.11	-18	1016	7	7	Si	3.5

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			
60	0.93	-0.05	-0.01	-15	19	476	240	0.088	0.088	7(Qp)	Si	3.4
60	0.93	-0.05	-0.01	-15	19	476	240	0.088	0.088	6(Fr)	Si	4.5

Muro : 5 - Nodi: [5-8-113-110], Pann.X=2, Pann.Y=6Spess.=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				
6	12.32	20.11	-12	454	5	5	Si	7.9
5	12.32	20.11	-9	486	5	5	Si	7.4

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				
6	12.32	20.11	-12	454	7	7	Si	7.7
5	12.32	20.11	-9	486	7	7	Si	7.4

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			
6	-0.52	-0.84	0.39	-798	-577	-311	454	0.063	0.063	7(Qp)	Si	4.8
6	-0.52	-0.84	0.39	-798	-577	-311	454	0.063	0.063	6(Fr)	Si	6.4

Muro : 6 - Nodi: [3-4-105-104], Pann.X=2, Pann.Y=6Spess.=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				
12	12.32	20.11	-11	459	5	5	Si	7.8

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				
12	12.32	20.11	-11	459	7	7	Si	7.8

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			
12	-0.27	-0.55	0.06	721	340	-151	459	0.064	0.064	7(Qp)	Si	4.7
12	-0.27	-0.55	0.06	721	340	-151	459	0.064	0.064	6(Fr)	Si	6.2

Muro : 7 - Nodi: [15-16-119-121], 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/cm²]=124 σfa[kg/cm²]=3600

P.	Afx	Afy	σc	σf	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
1	12.32	20.11	-15	453	5	5	Si	7.9

Combinazione QP: σca[kg/cm²]=93 σfa[kg/cm²]=3600

P.	Afx	Afy	σc	σf	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
1	12.32	20.11	-15	453	7	7	Si	6.1

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			
1	-0.08	-0.75	-0.05	141	1227	-25	453	0.049	0.049	7(Qp)	Si	6.1
1	-0.08	-0.75	-0.05	141	1227	-25	453	0.049	0.049	6(Fr)	Si	8.1

Muro : 8 - Nodi: [16-6-111-119], 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: σca[kg/cm²]=124 σfa[kg/cm²]=3600

P.	Afx	Afy	σc	σf	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
1	12.32	20.11	-9	238	5	5	Si	13
24	12.32	20.11	-5	255	5	5	Si	14

Combinazione QP: σca[kg/cm²]=93 σfa[kg/cm²]=3600

P.	Afx	Afy	σc	σf	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
1	12.32	20.11	-9	238	7	7	Si	9.9
24	12.32	20.11	-5	255	7	7	Si	14

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			
1	-0.07	-0.77	-0.26	96	766	-139	238	0.025	0.025	7(Qp)	Si	12
1	-0.07	-0.77	-0.26	96	766	-139	238	0.025	0.025	6(Fr)	Si	16

Muro : 9 - Nodi: [6-7-112-111], 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/cm²]=124 σfa[kg/cm²]=3600

P.	Afx	Afy	σc	σf	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
6	12.32	20.11	-8	339	5	5	Si	11

Combinazione QP: σca[kg/cm²]=93 σfa[kg/cm²]=3600

P.	Afx	Afy	σc	σf	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
6	12.32	20.11	-8	339	7	7	Si	11

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	-0.23	-0.17	-0.28	541	129	-143	339	0.048	0.048	7(Qp)	Si	6.3
6	-0.23	-0.17	-0.28	541	129	-143	339	0.048	0.048	6(Fr)	Si	8.4

Muro : 10 - Nodi: [4-14-118-105], 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: 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				
31	12.32	20.11	-13	368	5	5	Si	9.8
6	12.32	20.11	-12	592	5	5	Si	6.1

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				
31	12.32	20.11	-13	368	7	7	Si	7.4
6	12.32	20.11	-12	592	7	7	Si	6.1

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			
31	-0.06	-0.67	0.15	121	1016	151	368	0.040	0.040	7(Qp)	Si	7.5
31	-0.06	-0.67	0.15	121	1016	151	368	0.040	0.040	6(Fr)	Si	10

Muro : 11 - Nodi: [14-15-121-118], 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: 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				
31	12.32	20.11	-16	462	5	5	Si	7.8
25	12.32	20.11	-16	462	5	5	Si	7.8

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				
31	12.32	20.11	-16	462	7	7	Si	6.0
25	12.32	20.11	-16	462	7	7	Si	6.0

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			
25	-0.06	-0.74	0.00	142	1243	18	462	0.050	0.050	7(Qp)	Si	6.0
25	-0.06	-0.74	0.00	142	1243	18	462	0.050	0.050	6(Fr)	Si	8.0

Muro : 12 - Nodi: [102-104-105-103]Pann=4Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Solettone, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

Combinazione Rara: σ_{ca} [kg/cmq]=125 σ_{fa} [kg/cmq]=3600

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
4	12.32	20.11	-2	-19	5	5	Si	55
3	12.32	20.11	0	182	5	5	Si	20

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/cm ²	kg/cm ²				
4	12.32	20.11	-2	-19	7	7	Si	41
3	12.32	20.11	0	182	7	7	Si	20

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/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	kg	kg	kg	kg/cm ²	mm	mm			
1	0.74	0.17	-0.39	1	-7	-34	182	0.072	0.072	7(Qp)	Si	4.2
1	0.74	0.17	-0.39	1	-7	-34	182	0.072	0.072	6(Fr)	Si	5.6

Muro : 13 - Nodi: [110-111-112-113]Pann=47Spess.=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/cm ²	kg/cm ²				
23	12.32	20.11	-9	430	5	5	Si	8.4

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/cm ²	kg/cm ²				
23	12.32	20.11	-9	430	7	7	Si	8.4

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/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	kg	kg	kg	kg/cm ²	mm	mm			
20	0.48	0.38	0.46	-34	-80	-73	148	0.043	0.043	7(Qp)	Si	6.9
20	0.48	0.38	0.46	-34	-80	-73	148	0.043	0.043	6(Fr)	Si	9.3

Il Progettista

ING. DOMENICO AMCRI'