



**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 04 -TRATTO NR. 4-5-6-9 -	
2.4.V	FASCICOLO DEI CALCOLI	

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	4
Affidabilità dei codici utilizzati	4
Presentazione dei risultati	5
Tabulati di input	7
Dati generali	7
Impalcati	7
Percentuali Spostamento masse impalcati	7
Combinazioni del Sisma in X e Y e Verticale	8
Spettri di risposta	8
Caratteristiche del terreno	10
Nodi - Geometria e vincoli	10
Nodi - Carichi	11
Input - Aste - Tabella sezioni tipo	11
Aste - Geometria e vincoli	12
Aste - Carichi	12
Pareti - geometria e vincoli	13
Muri - Carichi	13
Tabulati di verifica	15
Centri di rigidezza e Centri di massa	15
Risultati Analisi Dinamica - Baricentri masse e masse	16
Taglianti di piano	16
Periodi di vibrazione e Masse modali	22
Risultati Analisi Dinamica - Massime tensioni sul terreno aste	26
Risultati Analisi Dinamica - Sollecitazioni massime - Involuppi - Travi di fondazione	27
Risultati Analisi Dinamica - Sollecitazioni Massime - Muri discretizzati	27
Verifiche stato limite ultimo	40
Verifica delle travi di fondazione	40
Verifica dei Muri in calcestruzzo	48
Verifiche stato limite di esercizio	64
Verifica dei Muri (Stati limite esercizio)	64

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: graticcio di travi, platea

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

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

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

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

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

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

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

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

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

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

- BEAM
- PLATE-SHELL
- WINK
- BOUNDARY

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

Affidabilità dei codici utilizzati

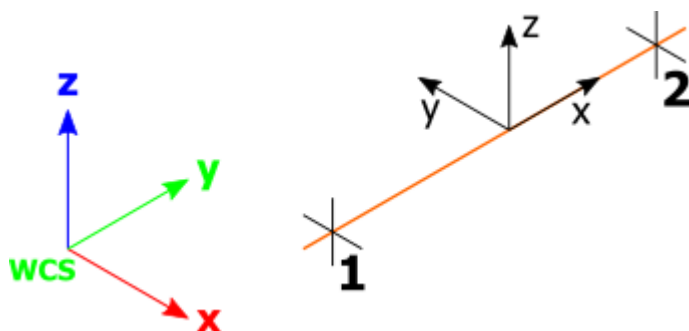
Il programma è dotato di una serie di filtri di auto diagnostica che segnalano i seguenti eventi:

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

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

Presentazione dei risultati

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



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

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

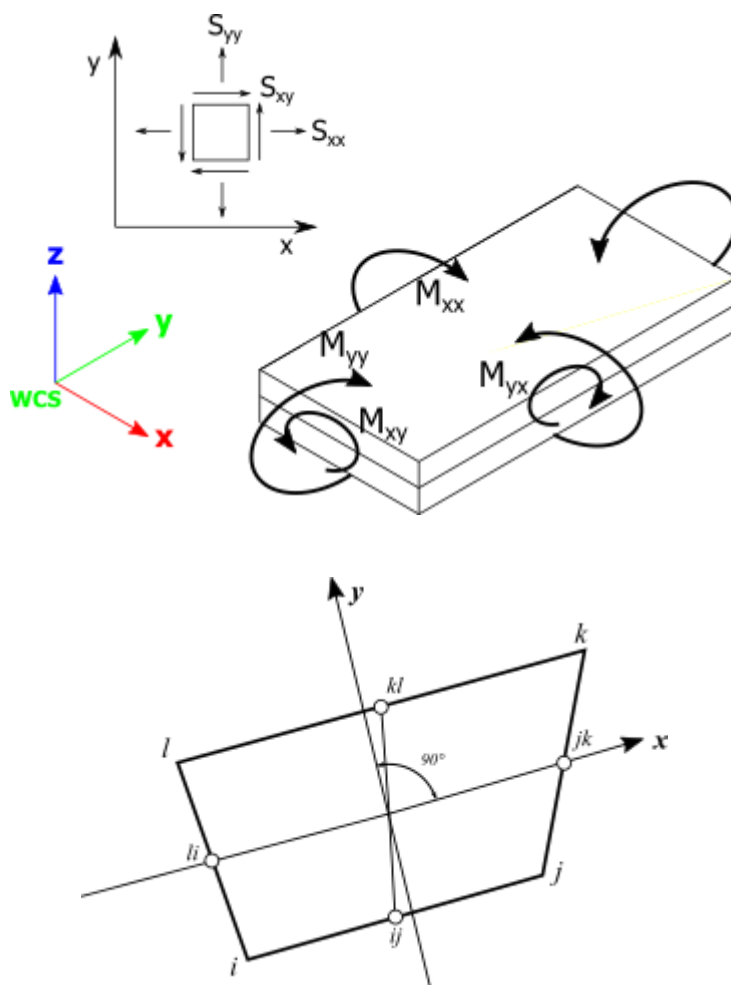
Per un'asta comunque disposta nello spazio la sua terna locale è orientata in modo tale da portarsi a coincidere con la terna globale a mezzo di rotazioni orarie degli assi locali inferiori a 180°.

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

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

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

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



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

Le sollecitazioni dell'elemento sono:

- Sforzi membranali
 - $S_{xx} = \sigma_x$
 - $S_{yy} = \sigma_y$
 - $S_{xy} = \tau_{xy}$
- Sforzi flessionali (momenti)
 - M_{xx} , momento che genera σ_x (intorno ad y)
 - M_{yy} , momento che genera σ_y (intorno a x)
 - M_{xy} , momento torcente che genera τ_{xy}

Le sollecitazioni principali dell'elemento sono:

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

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

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

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

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

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

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

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

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

La descrizione del modello di calcolo contiene:

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

La stampa dei risultati contiene:

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

Tabulati di input

Dati generali

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

Impalcato

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

Percentuali Spostamento masse impalcato

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

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

Combinazioni del Sisma in X e Y e Verticale

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

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

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

Spettri di risposta

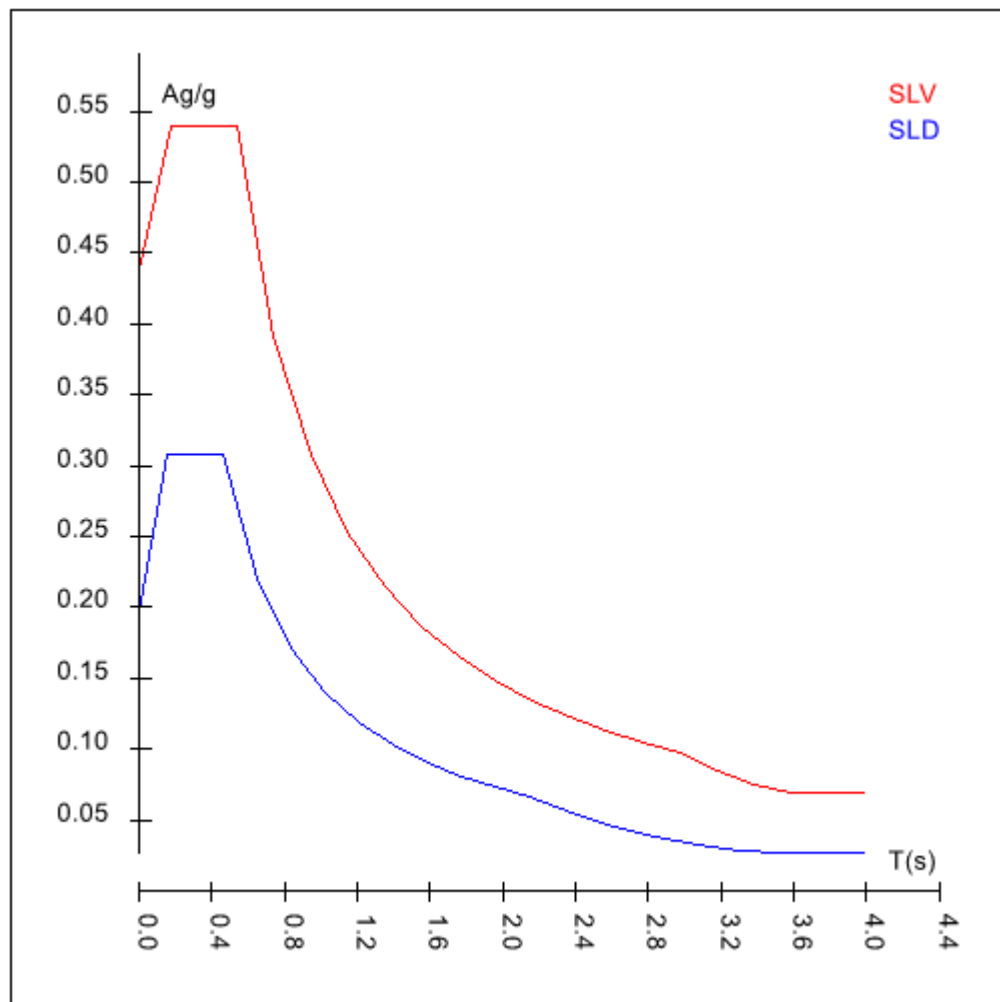
Spettro: **SpettroNT_ 2018 (q=1.5)**

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

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

Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro TC [s]	0.54
Periodo di inizio del tratto a spostamento costante dello spettro TD [s]	2.98
Stato limite SLD	
Coefficiente di amplificazione stratigrafica Ss	1.20
Periodo di inizio del tratto ad accelerazione costante dello spettro TB [s]	0.16
Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro TC [s]	0.47
Periodo di inizio del tratto a spostamento costante dello spettro TD [s]	2.14
Fattore di comportamento (SLV)	
Classe duttilità	B
Tipo progettazione	Dissipativa
Tipo struttura	Cemento armato
Fattore di riduzione per regolarità in altezza Kr- Struttura regolare	1.000000
Fattore di riduzione per rottura pareti Kw	1.000
Regolare in pianta	SI
Coefficiente moltiplicativo Ce - struttura deformabile torsionalmente	2.000
Fattore di comportamento $q = K_w * K_r * C_e$	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	Cu	E	ν
	cm	kg/mc	kg/mc	°			kg/cm ^q	kg/cm ^q	kg/cm ^q	
Terreno1: Cost.Winkler=2.00 kg/cm ^c - 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	3000	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	18000	0	1	1	0	0	0	1	0
6	2100	20000	0	1	1	0	0	0	1	0
7	2100	21000	0	1	1	0	0	0	1	0
8	0	21000	0	1	1	0	0	0	1	0
9	-500	0	0	1	1	0	0	0	1	0
10	-500	3000	0	1	1	0	0	0	1	0
11	-500	18000	0	1	1	0	0	0	1	0
12	-500	21000	0	1	1	0	0	0	1	0
13	0	10500	0	0	0	0	0	0	0	0
14	2100	3000	0	1	1	0	0	0	1	0
15	2100	10500	0	0	0	0	0	0	0	0
16	2100	18000	0	1	1	0	0	0	1	0
17	-500	10500	0	1	1	0	0	0	1	0
102	0	0	2800	0	0	0	0	0	0	1
103	0	3000	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
106	850	500	2800	0	0	0	0	0	0	1
107	850	900	2800	0	0	0	0	0	0	1
108	1250	500	2800	0	0	0	0	0	0	1
109	1250	900	2800	0	0	0	0	0	0	1
110	0	18000	2800	0	0	0	0	0	0	1
111	2100	20000	2800	0	0	0	0	0	0	1
112	2100	21000	2800	0	0	0	0	0	0	1
113	0	21000	2800	0	0	0	0	0	0	1
114	850	20200	2800	0	0	0	0	0	0	1
115	850	20600	2800	0	0	0	0	0	0	1
116	1250	20200	2800	0	0	0	0	0	0	1
117	1250	20600	2800	0	0	0	0	0	0	1
118	2100	3000	2800	0	0	0	0	0	0	1
119	2100	18000	2800	0	0	0	0	0	0	1
120	0	10500	2800	0	0	0	0	0	0	0
121	2100	10500	2800	0	0	0	0	0	0	0

Nodi - Carichi

N°	Cond.	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Tx	Ty	Tz	Rx	Ry	Rz	Δt
		kg			kg*m			mm			mrad			°C
10 6	Schema di Carico 1	0	0	3750	0	0	0							
10 7	Schema di Carico 1	0	0	3750	0	0	0							
10 8	Schema di Carico 1	0	0	3750	0	0	0							
10 9	Schema di Carico 1	0	0	3750	0	0	0							
11 4	Schema di Carico 1	0	0	3750	0	0	0							
11 5	Schema di Carico 1	0	0	3750	0	0	0							
11 6	Schema di Carico 1	0	0	3750	0	0	0							
11 7	Schema di Carico 1	0	0	3750	0	0	0							

Input - Aste - Tabella sezioni tipo

Tipo	Nome	Base	Altezza	Larg.mag.
R		cm	cm	cm
	40X120F	40	120	50

Aste - Geometria e vincoli

	Ni	Nf	Vinc.	Sez.	Mat.	Crit.pr.	Rot.	f.f.	xi	yi	zi	xf	yf	zf	Tipo	L2	L3
							°										
									cm							cm	
9001	2	1	I-I	40X120F	C20/25	CLS_Trav i/SettiiFo ndazione	0	7070	0	0	-40	0	0	-40	Fond.	300	300
9001	13	2	I-I	40X120F	C20/25	CLS_Trav i/SettiiFo ndazione	0	7070	0	0	-40	0	0	-40	Fond.	750	750
9001	5	13	I-I	40X120F	C20/25	CLS_Trav i/SettiiFo ndazione	0	7070	0	0	-40	0	0	-40	Fond.	750	750
9001	8	5	I-I	40X120F	C20/25	CLS_Trav i/SettiiFo ndazione	0	7070	0	0	-40	0	0	-40	Fond.	300	300
9002	9	1	I-I	40X120F	C20/25	CLS_Trav i/SettiiFo ndazione	0	7070	0	0	-40	0	0	-40	Fond.	50	50
9002	1	3	I-I	40X120F	C20/25	CLS_Trav i/SettiiFo ndazione	0	7070	0	0	-40	0	0	-40	Fond.	210	210
9003	12	8	I-I	40X120F	C20/25	CLS_Trav i/SettiiFo ndazione	0	9090	0	0	-40	0	0	-40	Fond.	50	50
9003	8	7	I-I	40X120F	C20/25	CLS_Trav i/SettiiFo ndazione	0	9090	0	0	-40	0	0	-40	Fond.	210	210
9004	17	13	I-I	40X120F	C20/25	CLS_Trav i/SettiiFo ndazione	0	8080	0	0	-40	0	0	-40	Fond.	50	50
9004	13	15	I-I	40X120F	C20/25	CLS_Trav i/SettiiFo ndazione	0	8080	0	0	-40	0	0	-40	Fond.	210	210

Aste - Carichi

Descrizione carichi aste

UnifG	Uniforme globale
UnifL	Uniforme locale
VarG	Variabile lineare globale
VarL	Variabile lineare locale
PolG	Poligonale globale
Termico	Distorsione termica
Torcente	Carico torcente
Precomp.	Carico da precompressione
PolL	Poligonale locale

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
					cm	car. dist. kg/m coppie torc. kg*m/m			cm	car. dist. kg/m coppie torc. kg*m/m		
Fondazione 9001												
40X120F	2	1	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	1200	300	0	0	1200
40X120F	5	13	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	1200	750	0	0	1200
40X120F	8	5	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	1200	300	0	0	1200
40X120F	13	2	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	1200	750	0	0	1200
Fondazione 9002												
40X120F	1	3	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	1200	210	0	0	1200
40X120F	9	1	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	1200	50	0	0	1200
Fondazione 9003												
40X120F	8	7	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	1200	210	0	0	1200
40X120F	12	8	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	1200	50	0	0	1200
Fondazione 9004												

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
40X120F	13	15	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	1200	210	0	0	1200
40X120F	17	13	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	1200	50	0	0	1200

Pareti - geometria e vincoli

Parete	Nodi	Tipo	Materiale	Criterio	N.P.	N.P.X	N.P.Y	Spess.
								cm
1	8-5-13-2-1-3-4-14-15-16-6-7	Platea	C20/25	CLS_Platee	210			40
2	12-11-17-10-9-1-2-13-5-8	Platea	C20/25	Legno_Tirante-Pu ntone	62			40
3	1-2-103-102	Discreto	C20/25	CLS_Muri	48	8	6	30
4	3-4-105-104	Discreto	C20/25	CLS_Muri	48	8	6	30
5	102-104-105-103	Discreto	C20/25	CLS_Solettone	51			30
6	6-7-112-111	Discreto	C20/25	CLS_Muri	48	8	6	30
7	5-8-113-110	Discreto	C20/25	CLS_Muri	48	8	6	30
8	2-13-120-103	Discreto	C20/25	CLS_Muri	36	6	6	30
9	13-5-110-120	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	15-16-119-121	Discreto	C20/25	CLS_Muri	36	6	6	30
13	16-6-111-119	Discreto	C20/25	CLS_Muri	36	6	6	30
14	110-111-112-113	Discreto	C25/30	CLS_Solettone	51			30

Muri - Carichi

Shell	Indice dello shell
Cond.	Condizione di carico
Tipo	Tipologia di spinta
γ	Peso specifico: terreno o acqua
Ht	Quota del piano di campagna
$\emptyset$	Angolo di attrito interno
c	Coesione
δ	Angolo di attrito terreno paramento shell
β	Angolo di inclinazione del piano di campagna
k0	Coefficiente di spinta a riposo (quando richiesto)
β_m	Coefficiente di riduzione dell'accelerazione massima attesa al sito (quando richiesto)
Ag	Accelerazione del sito a meno di 'g': quando richiesto, rappresenta il valore della accelerazione dello spettro per T=0, quindi comprensiva dei coefficienti di amplificazione topografica (S_T) e stratigrafica (S_S)
Q	Valore del carico uniforme
Vert.1	Valore del carico nel primo vertice ⁽¹⁾
Vert.2	Valore del carico nel secondo vertice ⁽¹⁾
Vert.3	Valore del carico nel terzo vertice ⁽¹⁾
Vert.4	Valore del carico nel quarto vertice ⁽¹⁾
Hw	Altezza del pelo libero dell'acqua

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

Shell	Cond.	Tipo	Ht	γ	$\emptyset$	c	δ	β	k0	β_m	Ag
			cm	kg/mc	°	kg/cm ²	°	°			
4	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	290	1800	28	0.00	19	0	--	--	--
4	Spinta sismica terreno	Sisma terreno - Riposo - Dir.Pos.	290	1800	--	--	--	--	0.50	1.00	0.28
6	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	290	180	28	0.00	19	0	--	--	--

Shel I	Cond.	Tipo	Ht	γ	$\emptyset$	c	δ	β	k0	β_m	Ag
				0							
6	Spinta sismica terreno	Sisma terreno - Riposo - Dir.Pos.	290	1800	--	--	--	--	0.50	1.00	0.28
10	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	290	1800	28	0.00	19	0	--	--	--
10	Spinta sismica terreno	Sisma terreno - Riposo - Dir.Pos.	290	1800	--	--	--	--	0.50	1.00	0.28
11	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	290	1800	28	0.00	19	0	--	--	--
11	Spinta sismica terreno	Sisma terreno - Riposo - Dir.Pos.	290	1800	--	--	--	--	0.50	1.00	0.28
12	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	290	1800	28	0.00	19	0	--	--	--
12	Spinta sismica terreno	Sisma terreno - Riposo - Dir.Pos.	290	1800	--	--	--	--	0.50	1.00	0.28
13	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	290	1800	28	0.00	19	0	--	--	--
13	Spinta sismica terreno	Sisma terreno - Riposo - Dir.Pos.	290	1800	--	--	--	--	0.50	1.00	0.28

She II	Cond.	Tipo	Q	Vert.1	Vert.2	Vert.3	Vert.4	Hw	γ
			kg/mq	kg/mq	kg/mq	kg/mq	kg/mq	cm	kg/mc
1	Peso Proprio	Peso Proprio kg	44100						
1	Carico idrostatico	Uniforme_GLOBZ	1500						
2	Peso Proprio	Peso Proprio kg	10500						
3	Peso Proprio	Peso Proprio kg	6300						
3	Carico idrostatico	Idrostatico - Positivo						150	1000
3	Carico idrostatico	Idrostatico - Positivo						150	1000
4	Peso Proprio	Peso Proprio kg	2100						
4	Carico idrostatico	Idrostatico - Negativo						150	1000
4	Carico idrostatico	Idrostatico - Negativo						150	1000
5	Peso Proprio	Peso Proprio kg	3150						
5	Schema di Carico 1	Uniforme_GLOBZ	900						
5	Q permanente no strutturale	Uniforme_GLOBZ	500						
6	Peso Proprio	Peso Proprio kg	2100						
6	Carico idrostatico	Idrostatico - Negativo						150	1000
6	Carico idrostatico	Idrostatico - Negativo						150	1000
7	Peso Proprio	Peso Proprio kg	6300						
7	Carico idrostatico	Idrostatico - Positivo						150	1000
7	Carico idrostatico	Idrostatico - Positivo						150	1000
8	Peso Proprio	Peso Proprio kg	15750						
8	Carico idrostatico	Idrostatico - Positivo						150	1000
9	Peso Proprio	Peso Proprio kg	15750						
9	Carico idrostatico	Idrostatico - Positivo						150	1000
10	Peso Proprio	Peso Proprio kg	4200						
10	Carico idrostatico	Idrostatico - Negativo						150	1000
11	Peso Proprio	Peso Proprio kg	15750						
11	Carico idrostatico	Idrostatico - Negativo						150	1000

She II	Cond.	Tipo	Q	Vert.1	Vert.2	Vert.3	Vert.4	Hw	γ
	idrostatico								
12	Peso Proprio	Peso Proprio kg	15750						
12	Carico idrostatico	Idrostatico - Negativo						150	1000
13	Peso Proprio	Peso Proprio kg	4200						
13	Carico idrostatico	Idrostatico - Negativo						150	1000
14	Peso Proprio	Peso Proprio kg	3150						
14	Schema di Carico 1	Uniforme_GLOBZ	900						
14	Q permanente no strutturale	Uniforme_GLOBZ	500						

Tabulati di verifica

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

Di seguito si riportano le tabelle relative a:

- Baricentri rigidezze e masse
- Forze sismiche e masse
- Taglianti di piano
- Fattori di partecipazione e masse modali
- Massime tensioni sul terreno aste
- Massime sollecitazioni travi di fondazione
- Massime sollecitazioni muri Discretizzati

Centri di rigidezza e Centri di massa

Scenario di calcolo: **Set_NT_ 2018 A2_SLV_SLD_STR_GEO**

Centri rigidezze

Piano	Kx	Ky	Kxy	K ϕ	X	Y	$r^2/l_s^2 \geq 1$
	kg/cm	kg/cm	kg/cm	kg*cm/rad	cm	cm	
1	7.258370E04	3.795863E06	4.647073E01	3.453749E11	116	1052	0.245

Ellissi delle rigidezze

Piano	K ξ	K η	alfa	r ξ	r η
	kg/cm	kg/cm	°	cm	cm
1	7.258370E04	3.795863E06	0	302	2181

Baricentri masse per posizione masse

Piano	Pos.Masse	X	Y	Peso Sism.
		cm	cm	kg
0	1	0	0	0
0	2	0	0	0
0	3	0	0	0
0	4	0	0	0
1	1	100	969	34125
1	2	110	1074	34125
1	3	100	1179	34125
1	4	89	1074	34125

Risultati Analisi Dinamica - Baricentri masse e masse

Scenario di calcolo: **Set_NT_ 2018 A2_SLV_SLD_STR_GEO**

Piano	Rigido	Massa	X	Y	Z
		kg	cm	cm	cm
0	No	0	0	0	0
1	Si	34125	100	969	241

Piano	Rigido	Massa	X	Y	Z
		kg	cm	cm	cm
0	No	0	0	0	0
1	Si	34125	110	1074	241

Piano	Rigido	Massa	X	Y	Z
		kg	cm	cm	cm
0	No	0	0	0	0
1	Si	34125	100	1179	241

Piano	Rigido	Massa	X	Y	Z
		kg	cm	cm	cm
0	No	0	0	0	0
1	Si	34125	89	1074	241

Taglianti di piano

Scenario di calcolo: **Set_NT_ 2018 A2_SLV_SLD_STR_GEO**

I taglianti sono dati per combinazioni di calcolo C-S-Pm con C=Combinazione(1,2,...) S=Sisma(I,II)

Pm=posizione masse(1,2,...). Le azioni, complessive, sono riferite al sistema di riferimento globale.

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

Fz Forza verticale

dr Spostamento medio del piano rispetto al piano inferiore

Fh Tagliante

H Altezza del piano

dx spostamento medio di piano in direzione X

dy spostamento medio di piano in direzione Y

dr $((dx_s - dx_i)^2 + (dy_s - dy_i)^2)^{0.5}$ s=impalcato superiore i=impalcato inferiore

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

Combinazione: 3-I-1 (SISMAX1_SLV)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	103557	-600	117645	-0.00	-0.00	--
1	-10244	258	-32112	0.96	-0.01	0.000859

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	103557	-600	103557	-600
1	0	0	0	0	-10244	258	-10244	258

Percentuali assorbite in direzione X

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

Percentuali assorbite in direzione Y

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

Combinazione: 3-I-2 (SISMAX1_SLV)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	103323	1275	116831	-0.00	0.00	--
1	-9854	-22	-31707	0.96	0.00	0.000883

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	103323	1275	103323	1275
1	0	0	0	0	-9854	-22	-9854	-22

Percentuali assorbite in direzione X

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

Percentuali assorbite in direzione Y

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

Combinazione: 3-I-3 (SISMAX1_SLV)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	103569	419	117512	-0.00	0.00	--
1	-10007	296	-32139	0.95	0.01	0.000873

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	103569	419	103569	419
1	0	0	0	0	-10007	296	-10007	296

Percentuali assorbite in direzione X

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

Percentuali assorbite in direzione Y

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

Combinazione: 3-I-4 (SISMAX1_SLV)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	103644	872	117883	-0.00	0.00	--
1	-10377	-125	-32297	0.96	0.00	0.000857

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	103644	872	103644	872
1	0	0	0	0	-10377	-125	-10377	-125

Percentuali assorbite in direzione X

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

Percentuali assorbite in direzione Y

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

Combinazione: 4-I-1 (SISMAY1_SLV)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	79238	4493	120602	-0.03	0.00	--
1	-320	-3575	-32326	-6.91	0.09	0.017697

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	79238	4493	79238	4493
1	0	0	0	0	-320	-3575	-320	-3575

Percentuali assorbite in direzione X

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

Percentuali assorbite in direzione Y

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

Combinazione: 4-I-2 (SISMAY1_SLV)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	79336	3720	120341	-0.03	0.00	--
1	24	-3680	-32820	-6.92	0.08	0.017557

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	79336	3720	79336	3720
1	0	0	0	0	24	-3680	24	-3680

Percentuali assorbite in direzione X

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

Percentuali assorbite in direzione Y

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

Combinazione: 4-I-3 (SISMAY1_SLV)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	79607	4183	119797	-0.03	0.00	--
1	35	-3529	-32900	-6.97	0.08	0.018478

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	79607	4183	79607	4183
1	0	0	0	0	35	-3529	35	-3529

Percentuali assorbite in direzione X

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

Percentuali assorbite in direzione Y

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

Combinazione: 4-I-4 (SISMAY1_SLV)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	79261	4017	119728	-0.03	0.00	--
1	19	-3401	-32770	-6.94	0.08	0.019033

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	79261	4017	79261	4017
1	0	0	0	0	19	-3401	19	-3401

Percentuali assorbite in direzione X

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

Percentuali assorbite in direzione Y

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

Combinazione: 8-I-1 (SISMAX_SLD)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	93297	-287	119178	-0.00	-0.00	--
1	-5844	127	-32527	0.07	-0.00	0.000118

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	93297	-287	93297	-287
1	0	0	0	0	-5844	127	-5844	127

Percentuali assorbite in direzione X

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

Percentuali assorbite in direzione Y

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

Combinazione: 8-I-2 (SISMAX_SLD)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	93181	574	118733	-0.00	0.00	--
1	-5635	-10	-32328	0.07	0.00	0.000122

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

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	93181	574	93181	574
1	0	0	0	0	-5635	-10	-5635	-10

Percentuali assorbite in direzione X

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

Percentuali assorbite in direzione Y

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

Combinazione: 8-I-3 (SISMAX_SLD)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	93294	188	119106	-0.00	0.00	--
1	-5770	156	-32537	0.07	0.01	0.000113

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	93294	188	93294	188
1	0	0	0	0	-5770	156	-5770	156

Percentuali assorbite in direzione X

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

Percentuali assorbite in direzione Y

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

Combinazione: 8-I-4 (SISMAX_SLD)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	93344	392	119373	-0.00	0.00	--
1	-5891	-55	-32640	0.07	0.00	0.000120

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	93344	392	93344	392
1	0	0	0	0	-5891	-55	-5891	-55

Percentuali assorbite in direzione X

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

Percentuali assorbite in direzione Y

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

Combinazione: 9-I-1 (SISMAY_SLD)

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

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
0	79292	2023	120962	-0.03	0.00	--
1	-159	-1678	-32706	-6.06	0.04	0.033437

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	79292	2023	79292	2023
1	0	0	0	0	-159	-1678	-159	-1678

Percentuali assorbite in direzione X

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

Percentuali assorbite in direzione Y

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

Combinazione: 9-I-2 (SISMAY_SLD)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	79344	1651	120822	-0.03	0.00	--
1	12	-1731	-32934	-6.07	0.04	0.032860

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	79344	1651	79344	1651
1	0	0	0	0	12	-1731	12	-1731

Percentuali assorbite in direzione X

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

Percentuali assorbite in direzione Y

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

Combinazione: 9-I-3 (SISMAY_SLD)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	79483	1870	120546	-0.03	0.00	--
1	21	-1656	-32965	-6.09	0.04	0.034484

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	79483	1870	79483	1870
1	0	0	0	0	21	-1656	21	-1656

Percentuali assorbite in direzione X

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

Percentuali assorbite in direzione Y

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

Combinazione: 9-I-4 (SISMAY_SLD)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	79315	1793	120522	-0.03	0.00	--
1	5	-1588	-32912	-6.07	0.04	0.035799

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	79315	1793	79315	1793
1	0	0	0	0	5	-1588	5	-1588

Percentuali assorbite in direzione X

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

Percentuali assorbite in direzione Y

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

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

Numero di Frequenze calcolate =30, filtrate=24

N	T s	Coeff. Partecipazione		Masse Modali kgm*g		Percentuali	
		Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°
1(1)	0.1525	67.495	-0.231	44674	1	52.64	0.00
2(2)	0.0956	3.284	4.286	106	180	0.12	0.21
3(4)	0.0514	6.765	-7.279	449	520	0.53	0.61
4(5)	0.0478	-1.523	-10.892	23	1163	0.03	1.37
5(6)	0.0472	3.913	19.866	150	3870	0.18	4.56
6(7)	0.0416	0.240	-5.038	1	249	0.00	0.29
7(10)	0.0260	5.888	-0.693	340	5	0.40	0.01
8(12)	0.0235	3.019	-0.804	89	6	0.11	0.01
9(13)	0.0232	-24.674	2.772	5971	75	7.04	0.09
10(14)	0.0191	2.171	5.520	46	299	0.05	0.35
11(16)	0.0171	-4.159	-9.190	170	828	0.20	0.98
12(17)	0.0152	-6.460	4.305	409	182	0.48	0.21
13(19)	0.0135	-2.628	33.407	68	10944	0.08	12.90
14(20)	0.0130	-5.379	-10.722	284	1127	0.33	1.33
15(21)	0.0121	-5.301	-1.150	276	13	0.32	0.02
16(22)	0.0115	-4.573	-0.889	205	8	0.24	0.01
17(23)	0.0101	3.434	7.698	116	581	0.14	0.68
18(24)	0.0099	-19.222	2.893	3623	82	4.27	0.10
19(25)	0.0098	-1.101	-3.302	12	107	0.01	0.13
20(26)	0.0096	4.595	2.449	207	59	0.24	0.07
21(27)	0.0093	3.835	-2.245	144	49	0.17	0.06
22(28)	0.0092	-1.095	-16.832	12	2779	0.01	3.27
23(29)	0.0087	21.511	-2.760	4538	75	5.35	0.09
24(30)	0.0087	-7.818	-7.378	599	534	0.71	0.63
Somma delle Masse Modali [kgm*g]				62511	23736		
Masse strutturali libere [kgm*g]				84866	84866		
Percentuale				73.66	27.97	73.66	27.97

Attenzione: aumentare il numero di frequenze

Masse e coefficienti di partecipazione rotazionali:

N	T(s)	Coeff. Partecipazione	Masse Modali kgm*g	Percentuali
1(1)	0.1525	51.114	25622	0.94
2(2)	0.0956	-429.194	1806461	66.54
3(4)	0.0514	-6.499	414	0.02
4(5)	0.0478	-23.410	5374	0.20
5(6)	0.0472	51.311	25819	0.95
6(7)	0.0416	80.685	63842	2.35
7(10)	0.0260	-5.746	324	0.01
8(12)	0.0235	-41.663	17022	0.63
9(13)	0.0232	23.438	5387	0.20
10(14)	0.0191	141.386	196034	7.22
11(16)	0.0171	-100.252	98561	3.63
12(17)	0.0152	15.181	2260	0.08
13(19)	0.0135	-35.285	12210	0.45
14(20)	0.0130	-14.265	1996	0.07
15(21)	0.0121	98.245	94654	3.49
16(22)	0.0115	1.249	15	0.00
17(23)	0.0101	-27.329	7324	0.27
18(24)	0.0099	1.471	21	0.00
19(25)	0.0098	-20.404	4083	0.15
20(26)	0.0096	19.935	3897	0.14
21(27)	0.0093	28.897	8189	0.30
22(28)	0.0092	3.144	97	0.00
23(29)	0.0087	-0.750	6	0.00
24(30)	0.0087	15.411	2329	0.09

Posizione masse 2

Numero di Frequenze calcolate =30, filtrate=23

N	T s	Coeff. Partecipazione		Masse Modali kgm*g		Percentuali	
		Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°
1(1)	0.1525	67.336	0.055	44465	0	52.39	0.00
2(2)	0.0957	-1.371	4.880	18	234	0.02	0.28
3(4)	0.0522	-7.622	9.383	570	863	0.67	1.02
4(5)	0.0481	1.651	8.704	27	743	0.03	0.88
5(6)	0.0457	-4.778	-19.510	224	3733	0.26	4.40
6(7)	0.0427	0.490	6.987	2	479	0.00	0.56
7(10)	0.0263	8.728	-1.217	747	15	0.88	0.02
8(12)	0.0243	3.194	0.205	100	0	0.12	0.00
9(13)	0.0233	24.221	-2.377	5753	55	6.78	0.07
10(15)	0.0187	1.762	6.862	30	462	0.04	0.54
11(16)	0.0168	1.594	8.181	25	656	0.03	0.77
12(17)	0.0150	7.584	-0.764	564	6	0.66	0.01
13(19)	0.0135	1.123	-34.249	12	11503	0.01	13.55
14(20)	0.0129	6.000	3.113	353	95	0.42	0.11
15(21)	0.0120	4.598	0.321	207	1	0.24	0.00
16(22)	0.0119	3.904	2.819	149	78	0.18	0.09
17(23)	0.0100	-18.657	-0.040	3414	0	4.02	0.00
18(25)	0.0098	6.487	-0.787	413	6	0.49	0.01
19(26)	0.0096	-6.855	-0.246	461	1	0.54	0.00
20(27)	0.0094	-2.647	-5.211	69	266	0.08	0.31
21(28)	0.0090	-0.974	-27.877	9	7621	0.01	8.98
22(29)	0.0087	14.290	3.240	2002	103	2.36	0.12
23(30)	0.0087	15.668	-6.322	2407	392	2.84	0.46
Somma delle Masse Modali [kgm*g]				62023	27312		
Masse strutturali libere [kgm*g]				84866	84866		
Percentuale				73.08	32.18	73.08	32.18

Attenzione: aumentare il numero di frequenze
Masse e coefficienti di partecipazione rotazionali:

N	T(s)	Coeff. Partecipazione	Masse Modali	Percentuali
			kgm*g	
1(1)	0.1525	-26.461	6866	0.25
2(2)	0.0957	-429.059	1805321	66.88
3(4)	0.0522	23.029	5201	0.19
4(5)	0.0481	27.800	7579	0.28
5(6)	0.0457	-79.285	61646	2.28
6(7)	0.0427	-92.519	83943	3.11
7(10)	0.0263	-8.389	690	0.03
8(12)	0.0243	2.050	41	0.00
9(13)	0.0233	-37.893	14081	0.52
10(15)	0.0187	137.631	185760	6.88
11(16)	0.0168	86.094	72689	2.69
12(17)	0.0150	13.557	1803	0.07
13(19)	0.0135	21.307	4452	0.16
14(20)	0.0129	19.488	3724	0.14
15(21)	0.0120	12.280	1479	0.05
16(22)	0.0119	-91.090	81370	3.01
17(23)	0.0100	7.882	609	0.02
18(25)	0.0098	-2.264	50	0.00
19(26)	0.0096	-26.865	7078	0.26
20(27)	0.0094	17.143	2882	0.11
21(28)	0.0090	27.475	7403	0.27
22(29)	0.0087	-5.083	253	0.01
23(30)	0.0087	0.230	1	0.00

Posizione masse 3

Numero di Frequenze calcolate =30, filtrate=24

N	T	Coeff. Partecipazione		Masse Modali		Percentuali	
	s			kgm*g			
		Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°
1(1)	0.1528	-67.318	-0.319	44441	1	52.37	0.00
2(2)	0.0947	5.854	-4.336	336	184	0.40	0.22
3(3)	0.0559	-0.825	5.584	7	306	0.01	0.36
4(4)	0.0530	-6.268	9.503	385	886	0.45	1.04
5(5)	0.0485	2.153	7.522	45	555	0.05	0.65
6(6)	0.0442	-3.638	-19.477	130	3720	0.15	4.38
7(7)	0.0417	0.804	8.133	6	649	0.01	0.76
8(10)	0.0261	8.092	-1.242	642	15	0.76	0.02
9(12)	0.0236	-5.393	0.935	285	9	0.34	0.01
10(13)	0.0234	-23.969	2.332	5634	53	6.64	0.06
11(14)	0.0191	0.311	5.460	1	292	0.00	0.34
12(16)	0.0170	0.294	-8.939	1	784	0.00	0.92
13(17)	0.0150	-6.582	-3.533	425	122	0.50	0.14
14(19)	0.0135	0.442	34.103	2	11405	0.00	13.44
15(20)	0.0129	-7.796	0.424	596	2	0.70	0.00
16(22)	0.0115	-5.751	-0.344	324	1	0.38	0.00
17(23)	0.0100	3.340	-4.668	109	214	0.13	0.25
18(24)	0.0099	18.567	-0.577	3381	3	3.98	0.00
19(25)	0.0098	8.316	9.094	678	811	0.80	0.96
20(26)	0.0095	4.969	-4.180	242	171	0.29	0.20
21(27)	0.0093	0.167	5.346	0	280	0.00	0.33
22(28)	0.0092	1.944	19.295	37	3651	0.04	4.30
23(29)	0.0087	6.383	5.177	400	263	0.47	0.31
24(30)	0.0087	21.296	-3.982	4447	156	5.24	0.18
Somma delle Masse Modali [kgm*g]				62555	24533		
Masse strutturali libere [kgm*g]				84866	84866		

N	T	Coeff. Partecipazione	Masse Modali		Percentuali	
Percentuale			73.71	28.91	73.71	28.91

Attenzione: aumentare il numero di frequenze

Masse e coefficienti di partecipazione rotazionali:

N	T(s)	Coeff. Partecipazione	Masse Modali	Percentuali
			kgm*g	
1(1)	0.1528	102.605	103242	3.84
2(2)	0.0947	418.124	1714472	63.74
3(3)	0.0559	13.612	1817	0.07
4(4)	0.0530	17.222	2908	0.11
5(5)	0.0485	22.422	4930	0.18
6(6)	0.0442	-56.819	31659	1.18
7(7)	0.0417	-70.001	48053	1.79
8(10)	0.0261	-8.649	734	0.03
9(12)	0.0236	48.159	22744	0.85
10(13)	0.0234	35.017	12025	0.45
11(14)	0.0191	138.844	189049	7.03
12(16)	0.0170	-91.638	82351	3.06
13(17)	0.0150	-28.891	8185	0.30
14(19)	0.0135	-33.881	11257	0.42
15(20)	0.0129	-23.368	5355	0.20
16(22)	0.0115	10.012	983	0.04
17(23)	0.0100	30.229	8961	0.33
18(24)	0.0099	-11.035	1194	0.04
19(25)	0.0098	-2.148	45	0.00
20(26)	0.0095	-8.631	730	0.03
21(27)	0.0093	28.996	8245	0.31
22(28)	0.0092	-25.950	6604	0.25
23(29)	0.0087	-11.910	1391	0.05
24(30)	0.0087	3.942	152	0.01

Posizione masse 4

Numero di Frequenze calcolate =30, filtrate=22

N	T	Coeff. Partecipazione		Masse Modali		Percentuali	
	s			kgm*g			
		Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°
1(1)	0.1518	67.769	0.040	45038	0	53.07	0.00
2(2)	0.0960	-1.361	3.738	18	137	0.02	0.16
3(4)	0.0522	5.429	-9.282	289	845	0.34	1.00
4(5)	0.0484	-2.013	-8.893	40	776	0.05	0.91
5(6)	0.0456	3.220	20.170	102	3990	0.12	4.70
6(7)	0.0406	-0.110	-5.154	0	261	0.00	0.31
7(10)	0.0264	4.590	-0.981	207	9	0.24	0.01
8(12)	0.0232	24.818	-3.013	6040	89	7.12	0.10
9(13)	0.0228	3.041	0.248	91	1	0.11	0.00
10(14)	0.0195	0.676	3.805	4	142	0.01	0.17
11(16)	0.0168	1.745	11.351	30	1264	0.04	1.49
12(17)	0.0154	-6.396	-0.469	401	2	0.47	0.00
13(18)	0.0137	-1.021	-7.377	10	534	0.01	0.63
14(19)	0.0135	-1.591	32.369	25	10275	0.03	12.11
15(20)	0.0131	7.598	7.292	566	521	0.67	0.61
16(21)	0.0123	-3.234	4.032	103	159	0.12	0.19
17(22)	0.0110	5.745	0.582	324	3	0.38	0.00
18(24)	0.0100	-11.338	-2.323	1261	53	1.49	0.06
19(25)	0.0098	-16.791	1.245	2765	15	3.26	0.02
20(27)	0.0091	2.690	26.964	71	7130	0.08	8.40
21(29)	0.0087	-22.018	3.322	4754	108	5.60	0.13
22(30)	0.0087	-6.524	1.813	417	32	0.49	0.04
Somma delle Masse Modali [kgm*g]				62556	26346		

N	T	Coeff. Partecipazione	Masse Modali		Percentuali	
Masse strutturali libere [kgm*g]			84866	84866		
Percentuale			73.71	31.04	73.71	31.04

Attenzione: aumentare il numero di frequenze

Masse e coefficienti di partecipazione rotazionali:

N	T(s)	Coeff. Partecipazione	Masse Modali	Percentuali
			kgm*g	
1(1)	0.1518	-26.701	6991	0.26
2(2)	0.0960	-431.214	1823504	67.41
3(4)	0.0522	-4.538	202	0.01
4(5)	0.0484	-16.947	2816	0.10
5(6)	0.0456	29.170	8345	0.31
6(7)	0.0406	55.265	29952	1.11
7(10)	0.0264	-6.304	390	0.01
8(12)	0.0232	-36.362	12966	0.48
9(13)	0.0228	21.556	4557	0.17
10(14)	0.0195	131.692	170075	6.29
11(16)	0.0168	114.946	129570	4.79
12(17)	0.0154	-9.380	863	0.03
13(18)	0.0137	-5.225	268	0.01
14(19)	0.0135	-59.255	34432	1.27
15(20)	0.0131	16.767	2757	0.10
16(21)	0.0123	94.694	87935	3.25
17(22)	0.0110	-5.757	325	0.01
18(24)	0.0100	5.501	297	0.01
19(25)	0.0098	1.003	10	0.00
20(27)	0.0091	-14.803	2149	0.08
21(29)	0.0087	1.504	22	0.00
22(30)	0.0087	-3.941	152	0.01

Risultati Analisi Dinamica - Massime tensioni sul terreno aste

Scenario di calcolo: **Set_NT_ 2018 A2_SLV_SLD_STR_GEO**

Asta	N.in.	N.fin.	0/5	1/5	2/5	3/5	4/5	5/5
			kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq
9001	5	13	0.62(3-II-3)	0.61(3-II-3)	0.60(3-II-3)	0.59(3-II-3)	0.59(3-II-3)	0.58(3-II-4)
9001	2	1	0.62(3-II-1)	0.62(3-II-1)	0.63(3-II-1)	0.63(2)	0.64(2)	0.64(2)
9001	8	5	0.65(2)	0.64(2)	0.64(3-II-3)	0.63(3-II-3)	0.63(3-II-3)	0.62(3-II-3)
9001	13	2	0.58(3-II-4)	0.58(3-II-1)	0.59(3-II-1)	0.60(3-II-1)	0.61(3-II-1)	0.62(3-II-1)
9002	1	3	0.64(2)	0.61(2)	0.58(2)	0.54(2)	0.54(3-I-1)	0.59(3-I-1)
9002	9	1	0.77(3-II-1)	0.74(3-II-1)	0.71(3-II-1)	0.68(3-II-1)	0.65(3-II-1)	0.64(2)
9003	12	8	0.77(3-II-3)	0.75(3-II-3)	0.72(3-II-3)	0.69(3-II-3)	0.66(3-II-3)	0.64(2)
9003	8	7	0.64(2)	0.61(2)	0.58(2)	0.55(2)	0.55(3-I-3)	0.60(3-I-3)
9004	13	15	0.57(3-II-4)	0.52(2)	0.49(2)	0.46(2)	0.49(3-I-2)	0.53(3-I-2)
9004	17	13	0.70(3-II-4)	0.68(3-II-4)	0.65(3-II-4)	0.62(3-II-4)	0.60(3-II-4)	0.57(3-II-4)

Risultati Analisi Dinamica - Sollecitazioni massime - Involuppi - Travi di fondazione

Scenario di calcolo: **Set_NT_ 2018 A2_SLV_SLD_STR_GEO**

Asta	N.in.	N	Ty	Tz	Mt	My	Mz
	N.fin.	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m
9001	2	0	0	409(3-II-1)	521(3-II-1)	605(2)	0

Asta	N.in.	N	Ty	Tz	Mt	My	Mz
	1	0	0	-1027(3-II-3)	-822(3-II-3)	288(3-I-1)	0
9001	5	0	-125(3-II-3)	1235(2)	-731(3-II-3)	546(2)	-110(3-II-3)
	13	0	225(3-II-3)	-877(3-II-3)	687(3-I-3)	2058(2)	-169(3-II-3)
9001	8	0	0	956(3-II-1)	795(3-II-1)	283(3-I-3)	0
	5	0	0	-470(3-II-3)	-578(3-II-3)	646(2)	0
9001	13	0	-176(3-II-1)	880(3-II-1)	-557(3-I-1)	2061(2)	-132(3-II-1)
	2	0	108(3-II-1)	-1231(2)	682(3-II-1)	505(2)	-103(3-II-1)
9002	1	0	0	1344(3-I-3)	160(3-I-1)	2127(3-II-3)	0
	3	0	0	-2381(2)	-224(3-II-1)	-905(3-II-3)	0
9002	9	0	0	193(3-II-3)	-78(3-II-3)	59(3-II-3)	0
	1	0	0	-512(3-II-1)	-25(3-II-1)	234(3-II-3)	0
9003	8	0	0	1252(3-I-1)	-186(3-I-3)	2019(3-II-1)	0
	7	0	0	-2396(2)	245(3-II-3)	-867(3-II-1)	0
9003	12	0	0	179(3-II-1)	75(3-II-1)	56(3-II-1)	0
	8	0	0	-580(3-II-3)	26(3-II-3)	203(3-II-1)	0
9004	13	0	-240(3-II-3)	-2344(3-II-2)	-225(3-I-3)	-4166(3-I-4)	-94(3-II-3)
	15	0	243(4-I-2)	704(3-II-2)	-167(3-I-3)	-7131(3-II-2)	-103(4-I-2)
9004	17	0	624(4-I-1)	-469(2)	-65(4-I-1)	-1787(2)	201(3-I-3)
	13	0	559(3-I-3)	-2851(2)	-242(3-I-3)	-3076(2)	-78(3-I-3)

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	-0.16(3-I-4)	1.61(3-II-1)	-0.58(3-II-3)	-259(3-II-3)	-1324(3-II-4)	114(3-II-1)
1	2	0.27(3-II-4)	1.45(3-II-1)	-0.52(3-II-3)	-323(3-II-3)	-1506(3-II-4)	75(3-II-1)
1	3	0.40(3-II-1)	1.34(3-II-1)	-0.46(3-II-3)	-325(3-II-3)	-1672(3-II-1)	-72(3-II-3)
1	4	0.47(3-II-1)	1.23(3-II-1)	-0.45(3-II-3)	-316(3-II-3)	-1798(3-II-1)	-100(3-II-3)
1	5	0.51(3-II-1)	1.15(3-II-1)	-0.43(3-II-3)	-319(3-II-1)	-1887(3-II-1)	-105(3-II-3)
1	6	0.50(3-II-1)	1.07(3-II-1)	-0.43(3-II-3)	-264(3-II-1)	-1907(3-II-1)	76(3-II-1)
1	7	0.48(3-II-1)	0.94(3-II-1)	-0.42(3-II-3)	-316(3-II-1)	-1968(3-II-1)	82(3-II-1)
1	8	0.48(3-II-1)	0.95(3-II-1)	-0.43(3-I-1)	-321(3-II-1)	-2083(3-II-1)	82(3-II-1)
1	9	0.49(3-II-1)	1.01(3-II-1)	-0.45(3-I-1)	-322(3-II-1)	-2192(3-II-1)	101(3-II-1)
1	10	0.54(3-II-1)	1.15(3-II-1)	-0.45(3-I-1)	-332(3-II-1)	-2267(3-II-1)	134(3-II-1)
1	11	0.67(3-II-1)	1.47(3-II-2)	0.51(3-II-1)	-388(3-II-1)	-2295(3-II-1)	188(2)
1	12	1.02(3-II-1)	2.09(3-II-2)	0.72(3-II-1)	-424(3-II-1)	-2137(3-II-1)	325(2)
1	13	1.68(3-II-1)	1.02(3-II-1)	1.17(3-II-1)	-283(3-II-1)	-2873(3-II-1)	484(3-II-3)
1	14	-0.54(3-II-3)	-0.73(2)	-0.39(2)	-411(3-II-1)	-3695(3-II-1)	357(3-II-3)
1	15	-1.02(2)	-0.94(2)	-0.34(2)	-459(3-II-1)	-4045(3-II-1)	244(3-II-3)
1	16	-1.35(2)	-0.98(2)	-0.32(2)	-471(3-II-1)	-4165(3-II-1)	161(3-II-3)
1	17	-1.41(2)	-1.18(3-II-1)	-0.35(3-II-3)	-533(3-II-2)	-4169(3-II-2)	-283(3-II-1)
1	18	-1.29(2)	-0.44(1)	0.63(3-II-1)	-145(3-II-1)	-2396(3-II-2)	-783(3-II-1)
1	19	-1.12(2)	-0.96(2)	0.18(3-II-1)	184(2)	-1306(3-II-2)	-183(3-I-3)
1	20	-1.08(2)	-1.06(2)	-0.27(3-II-3)	233(2)	-511(3-II-2)	349(3-II-3)
1	21	-1.07(2)	-1.17(2)	-0.41(3-II-3)	166(2)	-533(3-I-4)	264(3-II-3)
1	22	-1.08(2)	-0.64(1)	-0.31(3-II-3)	95(3-II-4)	-722(3-I-1)	268(3-II-3)
1	23	-0.85(2)	-0.69(1)	0.24(3-II-1)	121(3-II-1)	-736(3-I-1)	-144(3-I-3)
1	24	-0.56(2)	-0.62(1)	0.52(3-II-1)	138(3-II-1)	759(3-II-1)	-227(3-II-1)
1	25	-0.18(2)	-0.34(1)	0.92(3-II-1)	159(3-II-1)	1033(3-II-1)	-297(3-II-1)
1	26	0.36(2)	0.58(3-II-1)	0.93(3-II-1)	203(3-II-1)	1291(3-II-1)	-305(3-II-1)
1	27	-0.14(3-II-3)	0.73(3-II-2)	0.48(3-II-1)	234(3-II-1)	1469(3-II-1)	-206(3-II-1)
1	28	0.07(3-I-3)	0.69(3-II-2)	0.32(3-II-1)	233(3-II-1)	1598(3-II-1)	-177(3-II-1)
1	29	0.07(3-I-3)	0.59(1)	-0.37(3-I-1)	209(3-II-1)	1594(3-II-1)	-130(3-II-1)
1	30	0.07(3-I-3)	0.51(1)	-0.40(3-I-1)	186(3-II-1)	1498(3-II-1)	-95(3-II-1)
1	31	0.08(3-I-3)	0.39(1)	-0.46(3-II-3)	162(3-II-1)	1338(3-II-1)	76(3-I-1)
1	32	0.08(3-I-3)	-0.28(2)	-0.61(3-II-3)	141(3-II-3)	1089(3-II-1)	113(3-I-1)
1	33	-0.09(3-II-3)	-0.43(2)	-0.81(3-II-3)	122(3-II-3)	795(3-II-1)	139(3-I-1)
1	34	0.20(3-II-1)	-0.59(3-II-3)	-0.95(3-II-3)	31(3-II-3)	394(3-II-3)	121(2)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
1	35	0.18(3-II-1)	-0.40(2)	-1.07(3-II-3)	97(3-II-1)	275(2)	-230(3-II-1)
1	36	0.17(3-II-1)	-0.37(3-I-1)	-1.20(3-II-3)	239(3-II-1)	178(3-I-1)	-208(3-II-1)
1	37	-0.42(2)	0.64(3-II-1)	-1.59(3-II-3)	402(3-II-1)	-273(3-II-1)	163(3-II-3)
1	38	-0.30(2)	1.34(3-II-1)	-1.03(3-II-3)	-213(3-II-3)	-898(3-II-4)	163(3-II-1)
1	39	-1.38(2)	-0.99(3-II-3)	0.33(3-I-3)	-480(3-II-2)	-4259(3-II-2)	-164(3-I-3)
1	40	-1.04(2)	-0.94(2)	0.34(3-I-3)	-466(3-II-3)	-4137(3-II-3)	-238(3-I-3)
1	41	-0.62(3-I-3)	-0.73(2)	0.40(3-I-3)	-415(3-II-3)	-3756(3-II-3)	-352(3-I-3)
1	42	1.87(3-II-3)	1.05(3-II-3)	-1.24(3-II-3)	-278(3-II-3)	-2886(3-II-3)	-457(3-I-3)
1	43	0.69(3-II-3)	2.10(3-II-2)	-0.83(3-II-3)	-430(3-II-3)	-2139(3-II-3)	-322(2)
1	44	0.69(3-II-3)	1.48(3-II-2)	-0.62(3-II-3)	-392(3-II-3)	-2278(3-II-3)	-192(2)
1	45	0.55(3-II-3)	1.16(3-II-3)	0.55(3-I-3)	-332(3-II-3)	-2253(3-II-3)	-138(3-II-3)
1	46	0.50(3-II-3)	1.02(3-II-3)	0.54(3-I-3)	-318(3-II-3)	-2178(3-II-3)	-108(3-II-3)
1	47	0.48(3-II-3)	0.96(3-II-3)	0.52(3-I-3)	-318(3-II-3)	-2069(3-II-3)	-90(3-II-3)
1	48	0.48(3-II-3)	0.96(3-II-3)	0.46(3-I-3)	-314(3-II-3)	-1950(3-II-3)	-91(3-II-3)
1	49	0.49(3-II-3)	1.08(3-II-3)	0.38(3-I-3)	-273(3-II-3)	-1885(3-II-3)	-91(3-II-3)
1	50	0.50(3-II-3)	1.15(3-II-3)	0.36(3-II-1)	-315(3-II-3)	-1859(3-II-3)	109(3-I-3)
1	51	0.46(3-II-3)	1.23(3-II-3)	0.39(3-II-1)	-309(3-II-1)	-1767(3-II-3)	94(3-I-3)
1	52	0.40(3-II-4)	1.34(3-II-3)	0.40(3-II-1)	-315(3-II-1)	-1638(3-II-3)	-65(3-II-3)
1	53	0.27(3-II-4)	1.45(3-II-3)	0.46(3-II-1)	-310(3-II-1)	-1475(3-II-4)	-89(3-II-3)
1	54	-0.14(3-I-4)	1.58(3-II-3)	0.53(3-II-1)	-252(3-II-1)	-1293(3-II-4)	-125(3-II-3)
1	55	-0.27(2)	1.33(3-II-3)	0.96(3-II-1)	-183(3-II-1)	-881(3-II-4)	-164(3-II-3)
1	56	-0.41(2)	0.64(3-II-3)	1.51(3-II-1)	413(3-II-3)	-276(3-II-3)	-155(3-II-1)
1	57	0.18(3-II-3)	-0.38(3-I-3)	1.12(3-II-1)	245(3-II-3)	185(3-I-3)	221(3-II-3)
1	58	0.19(3-II-3)	-0.40(2)	1.00(3-II-1)	101(3-II-3)	279(2)	240(3-II-3)
1	59	0.21(3-II-3)	-0.57(3-II-1)	0.89(3-II-1)	30(3-II-1)	384(3-II-1)	-130(3-I-3)
1	60	-0.07(3-II-1)	-0.43(2)	0.74(3-II-1)	119(3-II-1)	778(3-II-3)	-156(3-I-3)
1	61	0.07(3-I-1)	-0.28(2)	0.54(3-II-1)	135(3-II-1)	1069(3-II-3)	-132(3-I-3)
1	62	0.07(3-II-3)	0.39(1)	0.45(3-I-3)	157(3-II-3)	1319(3-II-3)	-96(3-I-3)
1	63	0.07(3-II-3)	0.51(1)	0.44(3-I-3)	183(3-II-3)	1487(3-II-3)	115(3-II-3)
1	64	0.08(3-II-3)	0.59(1)	0.41(3-I-3)	206(3-II-3)	1600(3-II-3)	149(3-II-3)
1	65	-0.09(3-I-3)	0.69(3-II-2)	-0.36(3-II-3)	233(3-II-3)	1622(3-II-3)	195(3-II-3)
1	66	-0.15(3-I-3)	0.75(3-II-2)	-0.53(3-II-3)	239(3-II-3)	1496(3-II-3)	232(3-II-3)
1	67	0.32(2)	0.62(3-II-3)	-0.98(3-II-3)	204(3-II-3)	1315(3-II-3)	333(3-II-3)
1	68	-0.22(3-I-3)	-0.35(1)	-0.96(3-II-3)	157(3-II-3)	1062(3-II-3)	330(3-II-3)
1	69	-0.56(2)	-0.63(1)	-0.61(3-II-3)	136(3-II-3)	782(3-II-3)	278(3-II-3)
1	70	-0.87(2)	-0.69(2)	-0.32(3-II-3)	117(3-II-4)	-762(3-I-3)	200(3-II-3)
1	71	-1.08(2)	-0.64(1)	0.39(3-I-3)	93(3-II-4)	-732(3-I-3)	-262(3-I-3)
1	72	-1.07(2)	-1.17(2)	0.45(3-I-3)	167(2)	-539(3-I-4)	-242(3-I-3)
1	73	-1.08(2)	-1.07(2)	0.32(3-I-3)	233(2)	-524(3-II-2)	-281(3-II-1)
1	74	-1.12(2)	-0.96(2)	-0.27(3-II-3)	183(2)	-1328(3-II-2)	181(3-II-3)
1	75	-1.29(2)	-0.44(1)	-0.72(3-II-3)	-151(3-II-3)	-2416(3-II-2)	853(3-II-3)
1	76	-1.42(2)	-1.21(3-II-3)	0.34(3-I-3)	-536(3-II-2)	-4239(3-II-2)	347(3-II-3)
1	77	-0.79(2)	-0.75(2)	-0.24(3-I-1)	-262(3-II-2)	-2341(3-II-2)	187(3-II-3)
1	78	-0.61(2)	-0.71(1)	0.38(3-II-1)	-86(1)	-690(3-II-3)	-149(3-II-1)
1	79	-1.31(2)	-0.73(2)	-0.33(3-II-3)	-363(3-II-2)	-2294(3-II-2)	-191(3-I-3)
1	80	-1.17(2)	-0.70(2)	-0.31(3-II-3)	-135(3-II-2)	-747(3-II-2)	255(3-II-3)
1	81	-1.17(2)	-0.77(2)	-0.26(3-I-1)	-287(3-II-2)	-2503(3-II-2)	158(3-II-3)
1	82	-0.97(2)	-0.75(2)	-0.24(3-I-1)	-105(1)	-831(3-II-3)	141(3-II-3)
1	83	0.21(3-II-1)	-0.51(1)	0.75(3-II-1)	-70(1)	-435(1)	-185(3-II-1)
1	84	0.34(3-II-1)	-0.68(1)	0.56(3-II-1)	-251(3-II-1)	-2000(3-II-2)	211(3-I-1)
1	85	0.61(3-II-1)	1.09(3-II-2)	-0.50(3-I-1)	-220(3-II-1)	-1815(3-II-1)	242(3-I-1)
1	86	0.52(3-II-1)	0.94(3-II-1)	-0.48(3-I-1)	-217(3-II-1)	-1692(3-II-1)	222(3-I-1)
1	87	0.47(3-II-1)	0.88(3-II-2)	-0.50(3-I-1)	-130(3-II-1)	-1063(3-II-1)	204(3-I-1)
1	88	0.54(3-II-1)	1.05(3-II-2)	-0.51(3-I-1)	-135(3-II-1)	-1227(3-II-1)	224(3-I-1)
1	89	0.11(3-I-3)	0.69(3-II-2)	-0.39(3-I-1)	169(3-II-1)	1211(3-II-1)	-187(3-II-1)
1	90	0.21(3-II-1)	0.79(3-II-2)	-0.43(3-I-1)	126(2)	598(2)	-193(3-II-1)
1	91	0.44(3-II-1)	1.01(3-II-2)	-0.49(3-I-1)	73(3-I-1)	-637(3-II-1)	188(3-I-1)
1	92	0.32(3-II-1)	0.92(3-II-2)	-0.46(3-I-1)	104(2)	355(2)	-168(3-II-1)
1	93	0.39(3-II-1)	0.85(3-II-2)	-0.49(3-I-1)	77(3-I-1)	-382(3-II-1)	171(3-I-1)
1	94	0.53(3-II-1)	0.76(3-II-1)	1.04(3-II-1)	-80(3-II-1)	-945(3-II-2)	187(3-I-1)
1	95	0.76(3-II-1)	0.79(3-II-1)	1.07(3-II-1)	-202(3-II-1)	-1832(3-II-1)	277(3-I-1)
1	96	0.52(3-II-1)	1.36(3-II-1)	0.98(3-II-1)	-87(3-II-1)	-1106(3-II-1)	209(3-I-1)
1	97	0.53(3-II-1)	0.23(3-II-1)	1.02(3-II-1)	-197(3-II-1)	-1434(3-II-2)	217(3-I-1)
1	98	0.59(3-II-1)	1.49(3-II-2)	0.45(3-II-1)	-128(3-II-1)	-1304(3-II-1)	253(3-I-1)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
1	99	0.52(3-II-1)	1.54(3-II-2)	0.62(3-II-1)	-84(3-II-3)	-1172(3-II-1)	273(3-I-1)
1	100	0.78(3-II-1)	1.78(3-II-2)	0.55(3-II-1)	-174(3-II-1)	-1699(3-II-1)	297(3-I-1)
1	101	0.46(3-II-1)	1.36(3-II-2)	0.49(3-II-1)	61(3-I-1)	-754(3-II-1)	201(3-I-1)
1	102	0.76(3-II-1)	1.32(3-II-2)	-0.51(3-I-1)	-239(3-II-1)	-1873(3-II-1)	260(3-I-1)
1	103	0.60(3-II-1)	1.27(3-II-2)	-0.49(3-I-1)	-137(3-II-1)	-1312(3-II-1)	240(3-I-1)
1	104	0.44(3-II-1)	1.18(3-II-2)	-0.44(3-I-1)	70(3-I-1)	-653(3-II-1)	195(3-I-1)
1	105	0.40(3-II-1)	0.74(3-II-1)	1.05(3-II-1)	74(2)	-460(3-II-2)	-173(3-II-1)
1	106	0.28(3-II-1)	0.65(3-II-1)	0.99(3-II-1)	110(2)	385(3-II-1)	-231(3-II-1)
1	107	0.39(3-II-1)	0.30(3-II-1)	1.06(3-II-1)	52(2)	-393(3-II-3)	-162(3-II-1)
1	108	0.29(3-II-1)	1.04(3-II-1)	0.84(3-II-1)	136(2)	162(2)	-205(3-II-1)
1	109	0.19(3-II-1)	1.01(3-II-2)	0.44(3-II-1)	138(2)	533(3-II-1)	-193(3-II-1)
1	110	0.23(3-II-1)	1.10(3-II-2)	0.65(3-II-1)	104(2)	336(2)	-179(3-II-1)
1	111	0.30(3-II-1)	1.18(3-II-2)	0.46(3-II-1)	119(2)	219(2)	-175(3-II-1)
1	112	0.22(3-II-1)	0.86(3-II-2)	0.50(3-II-1)	188(3-II-1)	911(3-II-1)	-228(3-II-1)
1	113	0.32(3-II-1)	1.05(3-II-2)	-0.40(3-I-1)	112(2)	301(2)	-156(3-II-1)
1	114	-0.09(3-II-3)	0.84(3-II-2)	-0.34(3-I-1)	188(3-II-1)	1187(3-II-1)	-213(3-II-1)
1	115	0.21(3-II-1)	0.92(3-II-2)	-0.37(3-I-1)	138(2)	607(3-II-1)	-203(3-II-1)
1	116	0.21(3-II-1)	-0.31(3-I-1)	-0.83(3-II-3)	92(3-II-1)	472(2)	-242(3-II-1)
1	117	0.17(2)	0.41(1)	-0.56(3-II-3)	115(2)	632(2)	-204(3-II-1)
1	118	0.17(2)	0.32(1)	-0.62(3-II-3)	93(2)	576(2)	-238(3-II-1)
1	119	0.13(3-I-3)	0.36(1)	-0.58(3-II-3)	147(3-II-1)	867(3-II-1)	-151(3-II-1)
1	120	0.18(2)	0.42(3-II-1)	-0.60(3-II-3)	103(2)	506(2)	-228(3-II-1)
1	121	0.31(3-II-1)	0.71(3-II-2)	-0.47(3-I-1)	79(3-I-1)	351(2)	-168(3-II-1)
1	122	0.24(3-II-1)	0.57(3-II-1)	-0.48(3-II-3)	83(3-I-1)	444(2)	-197(3-II-1)
1	123	0.13(3-I-3)	0.45(1)	-0.46(3-II-3)	141(3-II-1)	1066(3-II-1)	-145(3-II-1)
1	124	0.12(3-I-3)	0.56(1)	-0.41(3-I-1)	153(3-II-1)	1166(3-II-1)	-166(3-II-1)
1	125	0.17(3-I-3)	0.49(1)	-0.47(3-II-3)	116(2)	645(2)	-194(3-II-1)
1	126	0.20(3-II-1)	0.64(3-II-2)	-0.45(3-I-1)	114(2)	625(2)	-191(3-II-1)
1	127	0.16(3-II-1)	0.47(3-II-1)	-0.83(3-II-3)	94(3-I-3)	329(3-I-1)	-221(3-II-1)
1	128	0.10(3-I-3)	0.57(3-II-1)	-1.07(3-II-3)	121(3-II-1)	-384(3-II-1)	-155(3-II-1)
1	129	0.15(3-II-1)	0.84(3-II-1)	-0.79(3-II-3)	-135(3-II-3)	-715(3-II-1)	-110(3-I-3)
1	130	0.24(3-II-1)	1.25(3-II-1)	-0.55(3-II-3)	-254(3-II-3)	-1455(3-II-1)	156(3-II-3)
1	131	0.10(3-II-1)	1.13(3-II-1)	-0.68(3-II-3)	-213(3-II-3)	-1098(3-II-1)	175(3-II-3)
1	132	0.09(3-II-1)	1.19(3-II-1)	-0.67(3-II-3)	-215(3-II-3)	-1171(3-II-1)	175(3-II-3)
1	133	-0.13(2)	1.19(3-II-1)	-0.95(3-II-3)	-130(3-II-3)	-866(3-II-1)	176(3-II-3)
1	134	0.40(3-II-1)	0.78(3-II-1)	-0.47(3-I-1)	-125(3-II-1)	-863(3-II-1)	178(3-I-1)
1	135	0.45(3-II-1)	0.87(3-II-1)	-0.45(3-I-1)	-220(3-II-1)	-1541(3-II-1)	194(3-I-1)
1	136	0.21(2)	0.61(3-II-1)	-0.62(3-II-3)	-86(3-II-3)	-354(3-II-1)	-181(3-II-1)
1	137	0.31(3-II-1)	0.71(3-II-1)	-0.47(3-II-3)	-121(3-II-1)	-650(3-II-1)	145(3-I-1)
1	138	0.42(3-II-1)	1.08(3-II-1)	-0.45(3-II-3)	-298(3-II-3)	-1693(3-II-1)	97(3-II-3)
1	139	0.33(3-II-1)	1.15(3-II-1)	-0.51(3-II-3)	-270(3-II-3)	-1563(3-II-1)	150(3-II-3)
1	140	0.39(3-II-1)	0.87(3-II-1)	-0.43(3-II-3)	-228(3-II-3)	-1381(3-II-1)	167(3-II-3)
1	141	0.23(3-II-1)	1.03(3-II-1)	-0.57(3-II-3)	-241(3-II-3)	-1243(3-II-1)	181(3-II-3)
1	142	0.31(3-II-1)	0.93(3-II-1)	-0.51(3-II-3)	-230(3-II-3)	-1319(3-II-1)	185(3-II-3)
1	143	0.25(3-II-1)	0.85(3-II-1)	-0.61(3-II-3)	-169(3-II-3)	-919(3-II-1)	120(3-II-3)
1	144	-0.63(2)	-0.71(1)	-0.45(3-II-3)	-87(1)	-728(3-II-2)	194(3-II-3)
1	145	-0.81(2)	-0.76(2)	0.29(3-I-3)	-271(3-II-2)	-2427(3-II-2)	-223(3-I-3)
1	146	-1.18(2)	-0.70(2)	0.37(3-I-3)	-144(3-II-2)	-788(3-II-2)	-224(3-I-3)
1	147	-1.32(2)	-0.73(2)	0.37(3-I-3)	-369(3-II-2)	-2355(3-II-2)	226(3-II-3)
1	148	-0.99(2)	-0.75(2)	0.31(3-I-3)	-108(1)	-890(3-II-2)	-180(3-I-3)
1	149	-1.19(2)	-0.77(2)	0.32(3-I-3)	-299(3-II-2)	-2592(3-II-2)	-185(3-I-3)
1	150	0.43(3-II-3)	-0.68(1)	-0.61(3-II-3)	-256(3-II-2)	-2052(3-II-2)	-251(3-I-3)
1	151	0.28(3-II-3)	-0.52(1)	-0.80(3-II-3)	-69(1)	-436(1)	223(3-II-3)
1	152	0.53(3-II-3)	0.94(3-II-3)	0.57(3-I-3)	-212(3-II-3)	-1676(3-II-3)	-247(3-I-3)
1	153	0.63(3-II-3)	1.10(3-II-2)	0.60(3-I-3)	-214(3-II-3)	-1785(3-II-3)	-268(3-I-3)
1	154	0.58(3-II-3)	1.05(3-II-2)	0.60(3-I-3)	-129(3-II-3)	-1197(3-II-3)	-252(3-I-3)
1	155	0.50(3-II-3)	0.88(3-II-2)	0.57(3-I-3)	-125(3-II-3)	-1047(3-II-3)	-232(3-I-3)
1	156	0.12(3-II-3)	0.70(3-II-2)	0.44(3-I-3)	170(3-II-3)	1226(3-II-3)	214(3-II-3)
1	157	0.48(3-II-3)	1.01(3-II-2)	0.56(3-I-3)	75(3-I-3)	-624(3-II-3)	-218(3-I-3)
1	158	0.42(3-II-3)	0.85(3-II-2)	0.55(3-I-3)	78(3-I-3)	-371(3-II-3)	-200(3-I-3)
1	159	0.36(3-II-3)	0.92(3-II-2)	0.52(3-I-3)	109(2)	365(2)	200(3-II-3)
1	160	0.24(3-II-3)	0.80(3-II-2)	0.48(3-I-3)	129(2)	616(3-II-3)	222(3-II-3)
1	161	0.46(3-II-3)	0.76(3-II-3)	-1.09(3-II-3)	79(2)	-438(3-II-2)	210(3-II-3)
1	162	0.32(3-II-3)	0.69(3-II-3)	-1.04(3-II-3)	117(2)	429(3-II-3)	266(3-II-3)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
1	163	0.34(3-II-3)	1.06(3-II-3)	-0.88(3-II-3)	142(2)	187(2)	237(3-II-3)
1	164	0.45(3-II-3)	0.32(3-II-3)	-1.10(3-II-3)	56(2)	-373(3-II-1)	200(3-II-3)
1	165	0.21(3-II-3)	1.01(3-II-2)	-0.50(3-II-3)	146(2)	654(3-II-3)	229(3-II-3)
1	166	0.26(3-II-3)	1.11(3-II-2)	-0.71(3-II-3)	109(2)	366(2)	220(3-II-3)
1	167	0.25(3-II-3)	0.86(3-II-2)	-0.54(3-II-3)	194(3-II-3)	989(3-II-3)	262(3-II-3)
1	168	0.34(3-II-3)	1.17(3-II-2)	-0.51(3-II-3)	127(2)	267(2)	214(3-II-3)
1	169	-0.12(3-I-3)	0.85(3-II-2)	0.38(3-I-3)	193(3-II-3)	1249(3-II-3)	241(3-II-3)
1	170	0.23(3-II-3)	0.92(3-II-2)	0.41(3-I-3)	143(2)	690(3-II-3)	237(3-II-3)
1	171	0.35(3-II-3)	1.05(3-II-2)	0.45(3-I-3)	119(2)	330(2)	189(3-II-3)
1	172	0.60(3-II-3)	0.79(3-II-3)	-1.09(3-II-3)	-76(3-II-3)	-932(3-II-2)	-216(3-I-3)
1	173	0.85(3-II-3)	0.80(3-II-2)	-1.12(3-II-3)	-202(3-II-3)	-1820(3-II-3)	-305(3-I-3)
1	174	0.61(3-II-3)	0.25(3-II-3)	-1.07(3-II-3)	-200(3-II-2)	-1442(3-II-2)	-249(3-I-3)
1	175	0.59(3-II-3)	1.38(3-II-3)	-1.03(3-II-3)	-77(3-II-3)	-1061(3-II-3)	-235(3-I-3)
1	176	0.63(3-II-3)	1.47(3-II-2)	-0.52(3-II-3)	-109(3-II-3)	-1203(3-II-3)	-272(3-I-3)
1	177	0.57(3-II-3)	1.55(3-II-2)	-0.67(3-II-3)	-79(3-II-1)	-1111(3-II-3)	-294(3-I-3)
1	178	0.50(3-II-3)	1.35(3-II-2)	-0.55(3-II-3)	70(2)	-667(3-II-3)	-223(3-I-3)
1	179	0.85(3-II-3)	1.76(3-II-2)	-0.62(3-II-3)	-159(3-II-3)	-1643(3-II-3)	-322(3-I-3)
1	180	0.48(3-II-3)	1.18(3-II-2)	0.50(3-I-3)	74(3-I-3)	-599(3-II-3)	-222(3-I-3)
1	181	0.79(3-II-3)	1.33(3-II-2)	0.61(3-I-3)	-228(3-II-3)	-1823(3-II-3)	-288(3-I-3)
1	182	0.64(3-II-3)	1.27(3-II-2)	0.56(3-I-3)	-125(3-II-3)	-1239(3-II-3)	-265(3-I-3)
1	183	0.20(3-II-3)	0.41(1)	0.49(3-II-1)	115(2)	628(2)	235(3-II-3)
1	184	0.19(3-II-3)	0.32(1)	0.55(3-II-1)	93(2)	576(2)	266(3-II-3)
1	185	0.20(3-II-3)	0.44(3-II-3)	0.53(3-II-1)	99(2)	495(2)	253(3-II-3)
1	186	0.11(3-II-3)	0.36(1)	0.51(3-II-1)	143(3-II-3)	833(3-II-3)	183(3-II-3)
1	187	0.23(3-II-3)	-0.31(3-I-3)	0.76(3-II-1)	91(3-II-3)	478(2)	264(3-II-3)
1	188	0.27(3-II-3)	0.58(3-II-3)	0.50(3-I-3)	82(3-I-3)	432(2)	223(3-II-3)
1	189	0.34(3-II-3)	0.72(3-II-2)	0.53(3-I-3)	80(3-I-3)	351(3-I-3)	196(3-II-3)
1	190	0.12(3-II-3)	0.57(1)	0.46(3-I-3)	151(3-II-3)	1148(3-II-3)	194(3-II-3)
1	191	0.11(3-II-3)	0.46(1)	0.47(3-I-3)	137(3-II-3)	1032(3-II-3)	176(3-II-3)
1	192	0.23(3-II-3)	0.65(3-II-2)	0.50(3-I-3)	117(2)	625(2)	220(3-II-3)
1	193	0.20(3-II-3)	0.50(1)	0.49(3-I-3)	117(2)	641(2)	223(3-II-3)
1	194	0.10(2)	0.57(3-II-3)	0.98(3-II-1)	125(3-II-3)	-382(3-II-3)	181(3-II-3)
1	195	0.18(3-II-3)	0.48(3-II-3)	0.75(3-II-1)	85(3-I-1)	332(3-I-3)	242(3-II-3)
1	196	0.16(3-II-3)	0.85(3-II-3)	0.71(3-II-1)	-124(3-II-1)	-715(3-II-3)	102(3-II-3)
1	197	-0.12(2)	1.18(3-II-3)	0.87(3-II-1)	-108(3-II-1)	-849(3-II-3)	-157(3-II-1)
1	198	0.24(3-II-3)	1.25(3-II-3)	0.48(3-II-1)	-243(3-II-1)	-1431(3-II-3)	-148(3-II-1)
1	199	0.09(3-II-3)	1.18(3-II-3)	0.61(3-II-1)	-198(3-II-1)	-1151(3-II-3)	-162(3-II-1)
1	200	0.11(3-II-3)	1.13(3-II-3)	0.61(3-II-1)	-202(3-II-1)	-1088(3-II-3)	-156(3-II-1)
1	201	0.46(3-II-3)	0.87(3-II-3)	0.53(3-I-3)	-216(3-II-3)	-1533(3-II-3)	-218(3-I-3)
1	202	0.42(3-II-3)	0.78(3-II-3)	0.54(3-I-3)	-123(3-II-3)	-861(3-II-3)	-207(3-I-3)
1	203	0.32(3-II-3)	0.72(3-II-3)	0.50(3-I-3)	-120(3-II-4)	-662(3-II-3)	-173(3-I-3)
1	204	0.22(3-II-3)	0.62(3-II-3)	0.55(3-II-1)	-85(3-II-1)	-373(3-II-3)	202(3-II-3)
1	205	0.33(3-II-3)	1.16(3-II-3)	0.44(3-II-1)	-262(3-II-1)	-1543(3-II-3)	-143(3-II-1)
1	206	0.41(3-II-3)	1.08(3-II-3)	0.38(3-I-3)	-290(3-II-1)	-1675(3-II-3)	-96(3-II-1)
1	207	0.24(3-II-3)	1.03(3-II-3)	0.50(3-II-1)	-233(3-II-1)	-1235(3-II-3)	-160(3-II-1)
1	208	0.26(3-II-3)	0.85(3-II-3)	0.54(3-II-1)	-161(3-II-1)	-921(3-II-3)	-118(3-I-3)
1	209	0.32(3-II-3)	0.93(3-II-3)	0.44(3-II-1)	-225(3-II-1)	-1313(3-II-3)	-161(3-II-1)
1	210	0.40(3-II-3)	0.87(3-II-3)	0.48(3-I-3)	-224(3-II-1)	-1376(3-II-3)	-182(3-I-3)
2	1	0.11(2)	0.56(3-II-1)	-0.37(3-II-3)	-66(3-II-1)	-502(3-II-1)	180(3-II-3)
2	2	0.12(2)	0.45(3-II-1)	-0.26(3-II-3)	-103(3-II-1)	-664(3-II-1)	178(3-II-3)
2	3	0.07(3-I-3)	0.46(3-II-1)	-0.20(3-II-3)	-113(3-II-1)	-801(3-II-1)	113(3-II-3)
2	4	0.06(3-I-3)	0.49(3-II-1)	0.21(3-II-1)	-67(3-II-1)	-617(3-II-1)	-207(3-II-1)
2	5	-0.07(3-II-3)	0.40(3-II-1)	0.36(3-II-1)	-21(3-II-1)	-406(3-II-1)	-218(3-II-1)
2	6	-0.07(3-II-3)	0.46(3-II-1)	0.55(3-II-1)	-58(3-II-1)	-409(3-II-1)	-328(3-II-1)
2	7	0.37(2)	0.20(3-II-3)	0.75(3-II-1)	36(2)	-421(3-II-1)	-420(3-II-1)
2	8	-0.31(2)	-0.39(2)	0.53(3-II-1)	-41(3-II-1)	-641(3-II-1)	-444(3-II-1)
2	9	-0.62(2)	-0.75(2)	0.26(3-II-1)	-49(3-II-1)	-883(3-II-4)	-372(3-II-1)
2	10	-0.85(2)	-0.89(2)	-0.39(2)	-43(3-II-2)	-1058(3-II-3)	-241(3-II-1)
2	11	-1.00(2)	-0.97(3-II-3)	-0.45(2)	-46(3-II-2)	-1143(3-II-3)	244(3-II-3)
2	12	-1.07(2)	-1.78(2)	-0.59(4-I-1)	65(2)	-727(3-II-3)	284(3-II-3)
2	13	-1.06(2)	-1.68(2)	-0.77(2)	90(2)	-644(2)	253(3-II-3)
2	14	-0.86(2)	-1.01(3-II-3)	-0.36(4-I-1)	77(2)	-897(3-II-3)	-101(3-I-3)
2	15	-0.80(2)	-0.99(3-II-3)	-0.42(2)	85(2)	-816(3-II-3)	-118(3-I-3)
2	16	-0.71(2)	-0.87(2)	-0.35(2)	74(2)	-687(2)	-130(2)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
2	17	-0.60(2)	-0.89(3-II-3)	0.30(3-II-1)	56(2)	-598(2)	-138(2)
2	18	-0.44(2)	-0.57(2)	0.45(3-II-1)	-104(3-II-1)	-450(2)	-190(2)
2	19	-0.24(2)	-0.38(2)	0.66(3-II-1)	51(2)	-341(3-II-4)	-171(2)
2	20	0.12(3-I-3)	0.27(2)	0.72(3-II-1)	41(3-II-3)	-48(3-I-3)	-78(2)
2	21	-0.09(3-II-3)	0.35(3-II-1)	0.49(3-II-1)	23(3-II-3)	111(3-II-1)	-53(3-II-1)
2	22	0.07(3-I-3)	0.40(3-II-1)	0.15(3-I-3)	-33(3-II-1)	136(3-II-1)	-19(3-I-3)
2	23	0.10(2)	0.46(3-II-1)	-0.38(3-II-3)	-41(2)	127(3-II-1)	26(3-II-3)
2	24	-0.08(3-II-3)	0.18(3-II-1)	-0.61(3-II-3)	94(3-II-3)	59(3-II-1)	66(3-II-3)
2	25	-0.05(3-I-1)	0.36(3-II-1)	-0.73(3-II-3)	78(3-II-3)	-177(3-II-1)	245(3-II-3)
2	26	0.11(2)	0.45(3-II-1)	-0.51(3-II-3)	-108(3-II-1)	-476(3-II-1)	282(3-II-3)
2	27	-0.85(2)	-0.92(3-II-3)	0.39(3-I-3)	-57(3-II-3)	-1092(3-II-4)	302(3-II-3)
2	28	-0.65(2)	-0.84(3-II-4)	-0.33(3-II-3)	-86(3-II-3)	-1025(3-II-4)	382(3-II-3)
2	29	-0.40(2)	-0.48(3-II-4)	-0.56(3-II-3)	52(2)	-555(3-II-4)	377(3-II-3)
2	30	0.31(2)	0.28(3-II-2)	-0.82(3-II-3)	59(2)	-403(3-II-3)	420(3-II-3)
2	31	0.07(3-II-3)	0.44(3-II-3)	-0.62(3-II-3)	-61(3-II-3)	-415(3-II-3)	361(3-II-3)
2	32	-0.06(3-I-3)	0.46(3-II-2)	-0.41(3-II-3)	-23(3-II-3)	-407(3-II-3)	247(3-II-3)
2	33	0.05(3-II-3)	0.47(3-II-3)	-0.25(3-II-3)	-71(3-II-3)	-630(3-II-3)	235(3-II-3)
2	34	0.06(3-II-3)	0.47(3-II-3)	0.18(3-I-3)	-114(3-II-3)	-766(3-II-3)	-106(3-I-3)
2	35	0.12(3-II-3)	0.51(3-II-3)	0.22(3-II-1)	-108(3-II-3)	-650(3-II-3)	-146(3-II-1)
2	36	0.11(2)	0.55(3-II-3)	0.34(3-II-1)	-70(3-II-3)	-456(3-II-3)	-152(3-II-1)
2	37	0.11(2)	0.44(3-II-3)	0.48(3-II-1)	-114(3-II-3)	-454(3-II-3)	-266(3-II-1)
2	38	-0.05(3-I-3)	0.37(3-II-3)	0.70(3-II-1)	71(3-II-1)	-182(3-II-3)	-233(3-II-1)
2	39	-0.07(3-II-1)	0.18(3-II-3)	0.58(3-II-1)	89(3-II-1)	64(3-II-3)	-62(3-II-1)
2	40	0.09(2)	0.46(3-II-3)	0.35(3-II-1)	-37(2)	136(3-II-3)	-15(3-II-1)
2	41	0.08(3-II-3)	0.42(3-II-3)	-0.17(3-II-3)	-33(3-II-3)	151(3-II-3)	-19(3-I-3)
2	42	-0.09(4-I-3)	0.38(3-II-3)	-0.51(3-II-3)	-27(3-II-3)	116(3-II-3)	50(3-II-3)
2	43	0.15(3-II-3)	0.36(2)	-0.88(3-II-3)	-85(3-II-3)	45(2)	51(2)
2	44	-0.41(2)	-0.49(3-II-1)	-0.85(3-II-3)	96(2)	-53(3-I-1)	-215(3-II-3)
2	45	-0.44(2)	-1.20(2)	-0.61(3-II-3)	-58(3-II-3)	-573(3-II-1)	186(3-I-3)
2	46	-0.59(2)	-0.77(3-II-1)	-0.42(3-II-3)	80(2)	-505(3-II-4)	177(2)
2	47	-0.72(2)	-0.89(3-II-4)	0.38(3-I-3)	74(2)	-729(3-II-1)	132(2)
2	48	-0.80(2)	-1.07(3-II-1)	0.43(3-I-3)	83(2)	-847(3-II-1)	107(2)
2	49	-0.87(2)	-1.04(3-II-1)	0.39(3-I-3)	78(2)	-919(3-II-1)	105(3-II-3)
2	50	-1.05(2)	-1.69(2)	0.75(2)	88(2)	-648(3-II-1)	-244(3-I-3)
2	51	-1.06(2)	-1.79(2)	0.61(3-I-3)	65(2)	-739(3-II-1)	-341(3-I-3)
2	52	-1.00(2)	-1.02(3-II-1)	0.46(3-I-3)	-59(3-II-3)	-1185(3-II-1)	-312(3-I-3)
2	53	0.07(3-I-3)	0.53(3-II-1)	-0.17(3-II-3)	-111(3-II-1)	-513(3-II-1)	80(3-II-3)
2	54	0.12(3-II-1)	0.98(3-II-1)	-0.15(3-II-3)	-105(3-II-1)	-279(3-II-1)	-69(3-I-3)
2	55	-0.06(3-II-3)	0.48(3-II-1)	0.18(3-II-1)	-83(3-II-1)	-402(3-II-1)	-157(3-II-1)
2	56	0.08(3-I-3)	0.39(3-II-1)	-0.22(3-II-3)	-101(3-II-1)	-315(3-II-1)	154(3-II-3)
2	57	-0.39(2)	-0.57(2)	-0.54(3-II-3)	54(2)	-516(3-II-1)	166(2)
2	58	-0.61(2)	-0.77(2)	0.28(3-II-1)	56(2)	-685(2)	-253(3-II-1)
2	59	0.07(3-II-3)	0.54(3-II-3)	0.17(3-I-3)	-116(3-II-3)	-520(3-II-3)	87(3-II-3)
2	60	0.11(3-II-3)	0.86(3-II-3)	0.16(3-I-3)	-107(3-II-3)	-274(3-II-3)	70(3-II-3)
2	61	0.07(3-II-3)	0.46(3-II-3)	0.19(3-II-1)	-93(3-II-3)	-248(3-II-3)	-125(3-II-1)
2	62	-0.05(3-II-1)	0.47(3-II-3)	-0.21(3-II-3)	-91(3-II-3)	-401(3-II-3)	174(3-II-3)
3	1	-0.09(3-I-3)	-2.49(2)	0.37(2)	262(3-II-1)	3033(3-II-1)	128(3-II-1)
3	2	0.05(2)	-3.15(2)	0.32(2)	27(3-II-3)	1533(3-II-1)	-107(2)
3	3	-0.01(2)	-3.66(2)	0.25(2)	-10(3-I-3)	-496(3-I-1)	-129(3-II-3)
3	4	-0.01(3-II-1)	-4.00(2)	0.15(2)	-33(2)	-875(2)	-103(3-II-3)
3	5	-0.03(2)	-4.09(2)	0.03(3-II-3)	-44(2)	-1617(2)	45(3-II-1)
3	6	0.18(3-II-1)	-4.10(2)	-0.10(2)	-77(2)	-2412(2)	113(3-II-1)
3	7	-0.09(3-I-3)	-2.78(2)	0.77(2)	326(3-II-1)	2922(3-II-1)	51(3-II-1)
3	8	0.10(3-II-3)	-2.98(2)	0.83(2)	105(3-II-4)	1505(3-II-1)	-95(2)
3	9	0.14(2)	-3.33(2)	0.69(2)	-42(3-I-3)	-494(3-I-1)	-116(3-II-3)
3	10	0.20(2)	-3.65(2)	0.49(2)	-108(2)	-830(2)	-84(3-II-3)
3	11	0.27(2)	-3.96(2)	0.23(2)	-168(2)	-1541(2)	105(3-II-1)
3	12	-0.19(2)	-4.23(2)	0.13(2)	-251(2)	-2413(2)	173(3-II-1)
3	13	-0.11(3-I-3)	-2.64(2)	1.12(2)	330(3-II-1)	2840(3-II-1)	-23(2)
3	14	0.15(2)	-2.84(2)	1.13(2)	117(3-II-1)	1479(3-II-1)	-103(2)
3	15	0.28(2)	-3.04(2)	1.04(2)	-70(2)	-495(3-I-1)	-116(3-II-3)
3	16	0.39(2)	-3.28(2)	0.85(2)	-161(2)	-761(2)	-83(3-I-1)
3	17	0.42(2)	-3.59(2)	0.64(2)	-244(3-II-1)	-1429(2)	131(3-II-1)
3	18	0.24(4-II-1)	-3.91(2)	0.40(2)	-322(3-II-1)	-2252(3-II-1)	236(3-II-1)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
3	19	-0.11(3-I-3)	-2.45(2)	1.39(2)	320(3-II-1)	2771(3-II-1)	-44(2)
3	20	0.18(2)	-2.58(2)	1.38(2)	105(3-II-1)	1464(3-II-1)	-122(2)
3	21	0.38(2)	-2.70(2)	1.29(2)	-92(2)	-500(3-I-1)	-131(3-II-3)
3	22	0.54(2)	-2.83(2)	1.14(2)	-197(3-II-1)	-681(2)	-89(3-I-1)
3	23	0.60(2)	-2.97(2)	0.95(2)	-292(3-II-1)	-1291(2)	155(3-II-1)
3	24	0.49(4-II-1)	-3.00(2)	0.55(2)	-363(3-II-1)	-2071(3-II-1)	289(3-II-1)
3	25	-0.12(2)	-2.23(2)	1.59(2)	308(3-II-1)	2703(3-II-1)	-69(2)
3	26	0.21(2)	-2.28(2)	1.56(2)	89(3-II-4)	1452(3-II-1)	-147(2)
3	27	0.48(2)	-2.31(2)	1.47(2)	-111(3-I-3)	544(3-II-1)	-151(3-II-3)
3	28	0.68(2)	-2.31(2)	1.31(2)	-237(3-II-1)	-585(2)	-92(3-II-3)
3	29	0.82(2)	-2.25(2)	1.06(2)	-341(3-II-1)	-1122(2)	178(3-II-1)
3	30	0.90(2)	-2.08(2)	0.58(2)	-408(3-II-1)	-1858(3-II-1)	345(3-II-1)
3	31	-0.13(2)	-2.00(2)	1.73(2)	295(3-II-1)	2622(3-II-1)	-111(3-II-1)
3	32	0.28(2)	-1.99(2)	1.68(2)	81(3-II-4)	1440(3-II-1)	-175(2)
3	33	0.59(2)	-1.92(2)	1.56(2)	-128(3-I-3)	598(3-II-1)	-172(2)
3	34	0.86(2)	-1.81(2)	1.36(2)	-274(3-II-1)	-476(2)	-108(3-II-3)
3	35	1.11(2)	-1.64(2)	1.03(2)	-416(3-II-1)	-925(2)	183(3-II-1)
3	36	1.40(2)	-1.37(2)	0.54(2)	-509(3-II-1)	-1629(3-II-1)	397(3-II-1)
3	37	-0.18(2)	-1.76(2)	1.80(2)	285(3-II-1)	2529(3-II-1)	-157(3-II-1)
3	38	0.41(2)	-1.75(2)	1.74(2)	87(3-II-4)	1428(3-II-1)	-215(3-II-1)
3	39	0.73(2)	-1.58(2)	1.57(2)	-132(3-I-3)	651(3-II-1)	-198(3-II-2)
3	40	1.07(2)	-1.34(2)	1.33(2)	-281(3-II-1)	-365(2)	-127(3-II-3)
3	41	1.44(2)	-1.10(2)	0.99(2)	-497(3-II-1)	-709(2)	118(3-II-1)
3	42	1.86(2)	-0.95(2)	0.53(3-II-1)	-698(3-II-1)	-1354(3-II-1)	425(3-II-1)
3	43	-0.09(1)	-1.61(2)	1.86(2)	287(3-II-1)	2419(3-II-1)	-190(3-II-1)
3	44	0.49(2)	-1.51(2)	1.75(2)	118(3-II-4)	1418(3-II-1)	-265(3-II-1)
3	45	0.91(2)	-1.24(2)	1.49(2)	-115(3-I-3)	700(3-II-1)	-258(3-II-1)
3	46	1.30(2)	-0.96(2)	1.23(2)	-233(3-II-1)	-346(3-I-1)	-189(3-II-1)
3	47	1.78(2)	-0.62(2)	0.87(2)	-490(3-II-1)	-500(2)	-83(1)
3	48	2.19(2)	-0.19(3-I-1)	0.52(3-II-1)	-815(3-II-1)	-843(3-II-1)	343(3-II-1)
4	1	0.39(3-II-1)	-3.69(2)	-0.65(3-II-3)	179(3-II-1)	2550(3-II-1)	311(3-II-1)
4	2	-0.06(3-I-1)	-3.51(2)	-0.03(3-II-3)	-10(1)	1536(3-II-1)	91(3-I-3)
4	3	-0.07(3-I-1)	-3.87(2)	0.07(2)	9(3-II-3)	694(3-II-1)	75(3-I-3)
4	4	-0.10(2)	-4.11(2)	0.03(3-II-1)	14(3-I-1)	332(2)	-55(3-II-3)
4	5	-0.05(3-II-1)	-3.82(2)	-0.05(3-I-1)	21(2)	659(3-I-1)	-121(3-I-1)
4	6	0.23(2)	-3.06(2)	0.15(3-II-3)	-30(3-II-3)	-1050(3-II-1)	-138(2)
4	7	0.40(3-I-3)	-2.93(2)	-0.54(3-II-3)	199(3-II-1)	2407(3-II-1)	254(3-II-1)
4	8	-0.07(3-I-3)	-3.27(2)	0.17(2)	41(3-II-3)	1539(3-II-1)	168(2)
4	9	-0.05(3-I-3)	-3.61(2)	0.20(2)	41(2)	694(3-II-1)	132(3-I-3)
4	10	0.03(3-II-3)	-3.85(2)	0.09(3-II-1)	79(3-I-1)	318(2)	-89(3-II-3)
4	11	0.03(3-II-3)	-3.73(2)	-0.18(2)	96(2)	652(3-I-1)	-218(3-I-1)
4	12	-0.16(3-II-3)	-3.38(2)	0.19(3-II-3)	71(3-I-1)	-1067(3-II-1)	-231(2)
4	13	-0.43(3-II-3)	-2.35(2)	-0.31(3-II-3)	219(3-II-1)	2339(3-II-1)	216(3-II-2)
4	14	-0.10(2)	-3.00(2)	0.30(2)	87(3-II-3)	1530(3-II-1)	199(2)
4	15	0.02(2)	-3.37(2)	0.34(2)	87(2)	685(3-II-1)	153(3-I-3)
4	16	0.11(2)	-3.64(2)	0.16(2)	162(3-I-1)	279(2)	-81(3-II-3)
4	17	0.15(2)	-3.73(2)	-0.20(3-I-1)	216(3-I-1)	611(3-I-1)	-263(3-I-1)
4	18	-0.36(3-I-1)	-3.50(2)	0.14(3-II-3)	198(3-I-1)	1107(3-I-1)	-246(2)
4	19	-0.39(3-II-3)	-2.04(2)	0.40(2)	237(3-II-1)	2308(3-II-1)	195(2)
4	20	-0.16(3-II-3)	-2.72(2)	0.47(2)	125(3-II-3)	1515(3-II-1)	219(2)
4	21	0.04(2)	-3.13(2)	0.47(2)	132(2)	675(3-II-1)	171(3-I-3)
4	22	0.19(2)	-3.46(2)	0.27(2)	247(3-I-1)	-268(1)	72(3-I-3)
4	23	0.27(2)	-3.74(2)	-0.18(3-I-1)	367(3-I-1)	-584(3-II-1)	-280(3-I-1)
4	24	-0.58(3-I-1)	-3.62(2)	-0.19(2)	375(3-I-1)	1208(3-I-1)	-294(2)
4	25	-0.35(3-II-3)	-1.84(2)	0.66(2)	252(3-II-1)	2294(3-II-1)	193(2)
4	26	-0.21(3-II-3)	-2.47(2)	0.65(2)	156(3-II-3)	1501(3-II-1)	238(2)
4	27	-0.07(3-II-3)	-2.90(2)	0.60(2)	174(2)	667(3-II-1)	191(3-I-3)
4	28	0.26(2)	-3.28(2)	0.41(2)	325(3-I-1)	-284(1)	100(3-I-3)
4	29	0.41(2)	-3.74(2)	-0.11(3-I-1)	539(3-I-1)	-585(3-II-1)	-272(3-I-1)
4	30	-0.82(3-I-1)	-3.79(2)	-0.25(2)	610(3-I-1)	1319(3-I-1)	-333(2)
4	31	-0.33(3-I-1)	-1.69(2)	0.89(2)	265(3-II-1)	2293(3-II-1)	196(2)
4	32	-0.25(3-II-3)	-2.25(2)	0.83(2)	181(3-II-3)	1490(3-II-1)	257(2)
4	33	-0.10(3-II-3)	-2.67(2)	0.74(2)	210(2)	661(3-II-1)	222(2)
4	34	0.32(2)	-3.07(2)	0.57(2)	390(3-I-1)	-297(1)	138(3-I-3)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
4	35	0.52(2)	-3.70(2)	0.21(2)	716(3-I-1)	-586(3-II-1)	-226(3-I-1)
4	36	-0.99(3-I-1)	-4.06(2)	-0.32(2)	910(3-I-1)	1442(3-I-1)	-359(2)
4	37	-0.34(3-I-1)	-1.58(2)	1.08(2)	274(3-II-1)	2298(3-II-1)	201(2)
4	38	-0.28(3-II-3)	-2.07(2)	0.99(2)	199(3-II-3)	1483(3-II-1)	276(2)
4	39	-0.13(3-II-3)	-2.46(2)	0.88(2)	238(2)	659(3-II-1)	260(2)
4	40	0.32(2)	-2.83(2)	0.74(2)	437(2)	-306(1)	183(3-I-3)
4	41	0.50(2)	-3.53(2)	0.53(2)	869(3-I-1)	-577(3-II-1)	-126(3-I-1)
4	42	-0.98(3-I-1)	-4.50(2)	-0.40(2)	1287(3-I-1)	1554(3-I-1)	-358(2)
4	43	-0.32(3-I-1)	-1.49(2)	1.27(2)	279(3-II-1)	2306(3-II-1)	201(2)
4	44	-0.28(3-II-3)	-1.90(2)	1.13(2)	209(3-II-3)	1480(3-II-1)	292(2)
4	45	-0.21(3-II-3)	-2.24(2)	1.02(2)	256(2)	660(3-II-1)	299(2)
4	46	-0.23(3-II-3)	-2.56(2)	0.90(2)	469(2)	-316(1)	228(2)
4	47	-0.36(3-II-3)	-3.09(2)	0.93(2)	937(2)	-535(3-II-1)	230(3-II-1)
4	48	-0.42(3-I-1)	-5.03(2)	-0.55(3-II-1)	1721(2)	1620(3-I-1)	-239(3-I-1)
5	1	0.85(3-II-3)	0.66(3-II-3)	-0.34(3-I-1)	2036(2)	195(2)	-125(3-I-1)
5	2	0.78(3-II-3)	1.02(3-II-3)	-0.36(3-I-1)	2278(2)	284(2)	-121(3-I-1)
5	3	0.74(3-II-3)	1.40(3-II-3)	-0.40(3-I-1)	2489(2)	358(3-I-1)	-148(3-I-1)
5	4	0.59(3-II-3)	1.72(3-II-2)	0.45(3-II-1)	2705(2)	476(3-I-1)	-198(3-I-1)
5	5	-0.92(3-I-1)	2.04(3-II-2)	0.66(3-II-1)	2903(2)	590(3-I-1)	-190(3-I-1)
5	6	-3.02(2)	1.33(3-II-1)	0.96(3-II-1)	2805(3-I-1)	752(3-I-1)	155(3-II-1)
5	7	-6.88(2)	-1.65(2)	0.91(3-II-1)	-1972(3-II-1)	692(3-I-1)	838(3-II-1)
5	8	-1.79(2)	-1.08(3-II-1)	1.33(2)	-2425(2)	-521(3-II-1)	1178(2)
5	9	-1.32(3-II-1)	-1.09(3-II-1)	1.18(3-II-1)	-2431(2)	-339(3-II-1)	1125(2)
5	10	-1.26(3-II-1)	-1.25(3-II-1)	1.21(3-II-1)	-1540(2)	-106(4-I-2)	524(2)
5	11	-1.30(3-II-1)	-1.54(3-II-1)	1.36(3-II-1)	680(3-II-1)	130(3-II-1)	-461(3-II-1)
5	12	-1.30(3-II-1)	-1.75(3-II-1)	1.54(3-II-1)	1209(3-II-1)	227(3-II-1)	-721(3-II-1)
5	13	-1.79(3-II-1)	-2.01(3-II-1)	1.67(3-II-1)	1381(3-II-1)	242(3-II-1)	-780(3-II-1)
5	14	-1.73(3-II-1)	1.61(2)	1.37(3-II-1)	1145(3-II-1)	324(3-II-1)	-565(3-II-1)
5	15	-0.40(2)	2.06(3-II-1)	0.40(3-II-1)	1634(3-II-1)	306(3-II-1)	-556(3-II-1)
5	16	-0.34(2)	1.51(3-II-1)	0.17(4-I-1)	1860(3-II-1)	231(2)	-577(3-II-1)
5	17	-0.36(2)	1.33(3-II-1)	0.14(4-I-1)	2156(3-II-1)	265(2)	-554(2)
5	18	-0.45(2)	1.04(2)	-0.12(4-II-1)	2444(3-II-1)	246(3-II-1)	-573(2)
5	19	-0.64(2)	0.73(2)	-0.20(4-II-1)	2551(3-II-1)	189(3-II-1)	-463(2)
5	20	-0.62(2)	0.29(2)	-0.22(4-II-1)	2464(3-II-1)	144(3-II-1)	-196(3-II-1)
5	21	-0.40(3-II-3)	0.25(2)	0.09(2)	2423(3-II-1)	81(3-II-1)	-56(3-II-3)
5	22	0.16(3-II-1)	0.04(4-II-1)	-0.20(4-II-1)	-1824(2)	-459(2)	113(2)
5	23	0.45(3-II-1)	0.04(2)	-0.24(3-I-1)	-4088(2)	-332(2)	-105(3-II-3)
5	24	0.77(4-II-1)	-0.04(4-I-1)	-0.21(3-I-1)	-3996(2)	-106(2)	-60(3-I-1)
5	25	0.93(2)	0.02(4-II-1)	0.17(3-II-1)	-1855(2)	-57(3-II-1)	-88(3-I-1)
5	26	1.36(3-I-1)	0.30(3-I-1)	-0.24(3-I-1)	1121(3-I-1)	-32(3-II-1)	-113(3-I-1)
5	27	0.93(3-II-3)	0.44(3-II-3)	-0.33(3-I-1)	1373(3-I-1)	100(3-I-1)	-173(3-I-1)
5	28	-0.87(3-I-1)	-0.65(2)	-0.83(3-I-1)	1742(3-I-1)	554(3-I-1)	305(3-II-1)
5	29	-2.13(2)	-0.51(3-II-1)	-0.83(3-I-1)	-1600(3-II-1)	-488(3-II-1)	478(3-II-1)
5	30	0.71(3-II-3)	-0.25(3-II-1)	-0.42(3-I-1)	-1651(3-II-1)	-286(3-II-1)	-178(3-I-1)
5	31	0.84(3-II-3)	0.29(3-II-3)	0.39(3-II-1)	-1229(3-II-1)	-149(3-II-1)	170(3-II-1)
5	32	-0.37(3-I-1)	-0.47(3-II-1)	-0.67(3-I-1)	-1614(3-II-1)	-494(3-II-1)	294(3-II-1)
5	33	0.74(3-II-3)	0.63(3-II-3)	0.51(3-II-1)	1783(3-I-1)	322(3-I-1)	188(3-II-1)
5	34	0.64(3-II-3)	-0.16(3-I-3)	-0.43(3-I-1)	-1371(3-II-1)	286(3-I-1)	235(3-II-1)
5	35	0.51(3-II-3)	0.33(3-II-3)	0.52(3-II-1)	1664(3-I-1)	392(3-I-1)	233(3-II-1)
5	36	0.82(3-II-3)	0.45(3-II-3)	0.46(3-II-1)	1341(3-I-1)	230(3-I-1)	177(3-II-1)
5	37	-0.57(2)	0.24(2)	-0.38(4-II-1)	-1997(2)	-1042(2)	-190(3-II-3)
5	38	-0.40(2)	0.15(3-I-1)	-0.46(3-I-1)	-4504(2)	-1563(2)	85(3-I-3)
5	39	0.40(3-II-1)	-0.22(3-II-1)	-0.49(3-I-1)	-3773(2)	-776(2)	-135(3-I-1)
5	40	-2.31(2)	-0.59(3-II-1)	-0.29(3-I-1)	-3032(2)	-705(3-II-1)	931(2)
5	41	-0.79(2)	-0.40(3-II-1)	-0.68(3-I-1)	-3744(2)	-1144(2)	341(2)
5	42	-1.05(2)	-0.33(3-II-1)	-0.33(3-I-1)	-4175(2)	-1346(2)	193(2)
5	43	-0.56(2)	0.53(2)	-0.20(4-II-1)	1229(3-II-1)	-66(2)	-778(2)
5	44	-0.78(2)	0.40(2)	-0.30(4-II-1)	-1066(2)	-925(2)	-421(2)
5	45	-0.75(2)	0.22(3-I-1)	-0.17(4-II-1)	-2262(2)	-642(2)	-427(3-II-1)
5	46	-1.35(2)	-0.61(3-II-1)	0.44(3-II-1)	-3478(2)	-521(2)	676(2)
5	47	-0.43(2)	-0.45(3-II-1)	0.36(3-II-1)	1259(3-II-1)	179(2)	-731(3-II-1)
5	48	-0.49(2)	0.46(2)	0.11(4-I-1)	1243(3-II-1)	135(2)	-767(2)
5	49	-0.76(2)	-0.50(3-II-1)	0.23(3-II-1)	-1388(2)	-132(3-II-1)	-479(3-II-1)
5	50	-0.90(2)	-0.87(3-II-1)	0.60(3-II-1)	-2043(2)	-178(3-II-1)	272(3-I-1)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
5	51	-0.65(3-II-1)	-1.03(3-II-1)	0.65(3-II-1)	-852(3-I-1)	113(2)	-526(3-II-1)
6	1	-0.37(3-I-3)	-1.51(2)	-1.34(2)	277(3-II-3)	2294(3-II-3)	-201(2)
6	2	-0.33(3-I-3)	-1.92(2)	-1.21(2)	205(3-II-1)	1471(3-II-3)	-290(2)
6	3	-0.21(3-I-3)	-2.24(2)	-1.11(2)	254(2)	654(3-II-3)	-297(2)
6	4	-0.22(3-II-1)	-2.50(2)	-1.00(2)	476(3-I-3)	-319(1)	-225(2)
6	5	-0.37(3-I-3)	-2.87(2)	-0.99(2)	953(3-I-3)	-540(3-II-3)	-241(3-II-3)
6	6	0.54(3-II-3)	-4.38(2)	0.52(3-II-3)	1749(3-I-3)	1603(3-I-3)	252(3-I-3)
6	7	-0.38(3-I-3)	-1.60(2)	-1.15(2)	271(3-II-3)	2283(3-II-3)	-201(2)
6	8	-0.30(3-I-3)	-2.10(2)	-1.07(2)	194(3-II-1)	1472(3-II-3)	-275(2)
6	9	-0.13(3-II-1)	-2.48(2)	-0.98(2)	236(2)	652(3-II-3)	-258(2)
6	10	0.24(2)	-2.81(2)	-0.86(2)	445(3-I-3)	-310(1)	-173(2)
6	11	0.41(2)	-3.36(2)	-0.67(2)	886(3-I-3)	-581(3-II-3)	147(3-I-3)
6	12	-1.00(3-I-3)	-4.10(2)	0.32(4-I-3)	1304(3-I-3)	1533(3-I-3)	384(2)
6	13	-0.37(3-I-3)	-1.72(2)	-0.94(2)	261(3-II-3)	2274(3-II-3)	-196(2)
6	14	-0.26(3-I-3)	-2.30(2)	-0.90(2)	177(3-II-1)	1478(3-II-3)	-256(2)
6	15	-0.09(3-II-1)	-2.73(2)	-0.84(2)	209(2)	653(3-II-3)	-221(2)
6	16	0.24(2)	-3.11(2)	-0.72(2)	399(3-I-3)	-301(1)	-122(3-I-1)
6	17	0.43(2)	-3.64(2)	-0.40(2)	728(3-I-3)	-590(3-II-3)	249(3-I-3)
6	18	-1.01(3-I-3)	-3.90(2)	0.20(4-I-3)	919(3-I-3)	1424(3-I-3)	394(2)
6	19	-0.37(3-I-3)	-1.88(2)	-0.71(2)	249(3-II-3)	2272(3-II-3)	-194(2)
6	20	-0.22(3-I-3)	-2.53(2)	-0.72(2)	152(3-II-1)	1487(3-II-3)	-237(2)
6	21	-0.06(3-II-1)	-2.99(2)	-0.70(2)	173(2)	658(3-II-3)	-188(2)
6	22	0.20(2)	-3.38(2)	-0.56(2)	332(3-I-3)	-287(1)	-83(3-I-1)
6	23	0.33(2)	-3.82(2)	-0.22(2)	546(3-I-3)	-590(3-II-3)	295(3-I-3)
6	24	-0.83(3-I-3)	-3.83(2)	0.15(3-II-3)	613(3-I-3)	1309(3-I-3)	371(2)
6	25	-0.38(3-I-3)	-2.09(2)	-0.45(2)	233(3-II-3)	2282(3-II-3)	-195(2)
6	26	-0.17(3-I-3)	-2.80(2)	-0.53(2)	122(3-II-1)	1499(3-II-3)	-219(2)
6	27	-0.04(3-II-1)	-3.26(2)	-0.55(2)	131(2)	664(3-II-3)	-160(2)
6	28	0.15(2)	-3.64(2)	-0.42(2)	252(3-I-3)	-271(1)	-55(3-I-1)
6	29	0.22(2)	-3.97(2)	-0.16(3-II-3)	371(3-I-3)	-589(3-II-3)	302(3-I-3)
6	30	-0.60(3-I-3)	-3.87(2)	-0.18(3-I-3)	374(3-I-3)	1205(3-I-3)	327(2)
6	31	-0.38(3-I-3)	-2.40(2)	0.30(3-I-3)	216(3-II-3)	2310(3-II-3)	-215(3-II-2)
6	32	-0.11(2)	-3.10(2)	-0.35(2)	85(3-II-1)	1513(3-II-3)	-199(2)
6	33	0.02(2)	-3.53(2)	-0.41(2)	86(2)	673(3-II-3)	-141(3-I-1)
6	34	0.09(2)	-3.90(2)	-0.28(2)	165(3-I-3)	283(2)	64(3-II-1)
6	35	0.12(2)	-4.12(2)	-0.14(3-II-3)	217(3-I-3)	612(3-I-3)	285(3-I-3)
6	36	-0.40(3-I-3)	-3.97(2)	-0.20(3-I-3)	196(3-I-3)	1108(3-I-3)	270(2)
6	37	0.33(3-II-3)	-2.98(2)	0.59(3-I-3)	195(3-II-3)	2373(3-II-3)	-251(3-II-3)
6	38	-0.07(3-I-1)	-3.39(2)	-0.19(2)	40(3-II-1)	1521(3-II-3)	-168(2)
6	39	-0.05(3-I-1)	-3.81(2)	-0.25(2)	41(2)	682(3-II-3)	-121(3-I-1)
6	40	-0.03(3-II-3)	-4.18(2)	-0.17(2)	81(3-I-3)	322(2)	73(3-II-1)
6	41	0.02(3-II-1)	-4.28(2)	0.13(3-I-3)	95(3-I-3)	654(3-I-3)	237(3-I-3)
6	42	-0.16(3-II-1)	-4.17(2)	-0.24(3-II-1)	67(3-I-3)	1034(3-I-3)	245(2)
6	43	0.45(3-II-3)	-3.74(2)	0.66(3-I-3)	176(3-II-3)	2511(3-II-3)	-308(3-II-3)
6	44	0.08(3-II-3)	-3.63(2)	0.03(3-I-3)	-10(1)	1518(3-II-3)	-90(2)
6	45	-0.06(3-I-3)	-4.08(2)	-0.08(2)	8(3-II-1)	682(3-II-3)	-69(3-I-1)
6	46	-0.10(2)	-4.50(2)	-0.05(2)	14(3-I-3)	335(2)	46(3-II-1)
6	47	-0.07(3-II-3)	-4.51(2)	0.04(3-I-3)	22(2)	661(3-I-3)	133(3-I-3)
6	48	0.20(3-I-3)	-4.23(2)	-0.18(3-II-1)	-35(3-II-1)	1009(3-I-3)	127(2)
7	1	-0.09(1)	-1.60(2)	-1.87(2)	291(3-II-3)	2457(3-II-3)	197(3-II-3)
7	2	0.49(2)	-1.48(2)	-1.76(2)	119(3-II-4)	1444(3-II-3)	265(3-II-3)
7	3	0.93(2)	-1.19(2)	-1.48(2)	-100(3-I-1)	718(3-II-3)	254(3-II-3)
7	4	1.36(2)	-0.92(2)	-1.20(2)	-253(3-II-3)	-342(3-I-3)	182(3-II-3)
7	5	1.89(2)	-0.59(2)	-0.83(2)	-528(3-II-3)	-466(2)	80(1)
7	6	2.32(2)	-0.19(3-I-3)	-0.52(3-II-3)	-880(3-II-3)	-862(3-II-3)	-352(3-II-3)
7	7	-0.19(2)	-1.74(2)	-1.83(2)	288(3-II-3)	2559(3-II-3)	162(3-II-3)
7	8	0.40(2)	-1.70(2)	-1.76(2)	86(3-II-4)	1449(3-II-3)	212(3-II-3)
7	9	0.74(2)	-1.51(2)	-1.57(2)	-116(3-I-1)	665(3-II-3)	192(3-II-2)
7	10	1.11(2)	-1.27(2)	-1.30(2)	-298(3-II-3)	-352(3-I-3)	118(2)
7	11	1.53(2)	-1.02(2)	-0.93(2)	-524(3-II-3)	-666(2)	-137(3-II-3)
7	12	2.00(2)	-0.88(2)	-0.53(3-II-3)	-732(3-II-3)	-1361(3-II-3)	-440(3-II-3)
7	13	-0.14(3-II-3)	-1.98(2)	-1.78(2)	297(3-II-3)	2644(3-II-3)	114(3-II-3)
7	14	0.26(2)	-1.94(2)	-1.72(2)	81(3-II-4)	1455(3-II-3)	177(2)
7	15	0.57(2)	-1.84(2)	-1.58(2)	-113(3-I-1)	607(3-II-3)	173(2)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
7	16	0.87(2)	-1.70(2)	-1.35(2)	-283(3-II-3)	-451(2)	101(3-I-3)
7	17	1.18(2)	-1.51(2)	-0.98(2)	-427(3-II-3)	-878(2)	-205(3-II-3)
7	18	1.56(2)	-1.24(2)	-0.51(3-II-3)	-521(3-II-3)	-1619(3-II-3)	-412(3-II-3)
7	19	-0.13(2)	-2.21(2)	-1.66(2)	309(3-II-3)	2715(3-II-3)	71(2)
7	20	0.18(2)	-2.24(2)	-1.63(2)	89(3-II-4)	1460(3-II-3)	151(2)
7	21	0.44(2)	-2.23(2)	-1.52(2)	-99(3-I-1)	549(3-II-3)	151(2)
7	22	0.66(2)	-2.18(2)	-1.33(2)	-241(3-II-3)	-562(2)	108(3-I-3)
7	23	0.86(2)	-2.07(2)	-1.03(2)	-344(3-II-3)	-1078(2)	-200(3-II-3)
7	24	1.09(2)	-1.86(2)	-0.54(2)	-409(3-II-3)	-1839(3-II-3)	-362(3-II-3)
7	25	-0.12(3-II-3)	-2.46(2)	-1.47(2)	320(3-II-3)	2773(3-II-3)	47(2)
7	26	0.15(2)	-2.57(2)	-1.46(2)	103(3-II-3)	1465(3-II-3)	128(2)
7	27	0.33(2)	-2.65(2)	-1.38(2)	-85(2)	499(3-II-3)	131(2)
7	28	0.48(2)	-2.72(2)	-1.21(2)	-198(3-II-3)	-663(2)	108(3-I-3)
7	29	0.59(2)	-2.76(2)	-0.98(2)	-292(3-II-3)	-1260(2)	-176(3-II-3)
7	30	0.60(2)	-2.70(2)	-0.55(2)	-362(3-II-3)	-2052(3-II-3)	-312(3-II-3)
7	31	-0.11(3-II-3)	-2.68(2)	-1.20(2)	328(3-II-3)	2831(3-II-3)	26(2)
7	32	0.12(2)	-2.87(2)	-1.23(2)	114(3-II-3)	1474(3-II-3)	110(2)
7	33	0.23(2)	-3.05(2)	-1.15(2)	-66(2)	-486(3-I-3)	114(2)
7	34	0.33(2)	-3.26(2)	-0.98(2)	-157(2)	-750(2)	102(3-I-3)
7	35	0.38(2)	-3.48(2)	-0.76(2)	-244(3-II-3)	-1419(2)	-152(3-II-3)
7	36	0.30(4-I-3)	-3.68(2)	-0.46(2)	-321(3-II-3)	-2248(3-II-3)	-276(2)
7	37	-0.06(3-I-1)	-2.84(2)	-0.85(2)	322(3-II-3)	2902(3-II-3)	-51(3-II-3)
7	38	0.08(2)	-3.06(2)	-0.92(2)	103(3-II-4)	1494(3-II-3)	103(2)
7	39	0.11(2)	-3.45(2)	-0.80(2)	-41(2)	-484(3-I-3)	111(2)
7	40	0.16(2)	-3.81(2)	-0.63(2)	-110(2)	-826(2)	94(3-I-3)
7	41	0.22(2)	-4.11(2)	-0.41(2)	-171(2)	-1553(2)	-125(3-II-3)
7	42	-0.11(4-II-3)	-4.33(2)	-0.26(2)	-255(2)	-2475(2)	-206(2)
7	43	-0.06(3-II-3)	-2.54(2)	-0.42(2)	259(3-II-3)	3002(3-II-3)	-128(3-II-3)
7	44	0.06(2)	-3.29(2)	-0.36(2)	26(3-II-1)	1519(3-II-3)	113(2)
7	45	-0.01(2)	-3.89(2)	-0.30(2)	-9(3-I-1)	-485(3-I-3)	120(2)
7	46	-0.01(3-II-3)	-4.36(2)	-0.22(2)	-35(2)	-875(2)	89(3-II-1)
7	47	-0.03(2)	-4.64(2)	-0.10(2)	-47(2)	-1644(2)	-62(3-II-3)
7	48	0.16(3-II-3)	-4.86(2)	0.04(4-I-3)	-78(2)	-2525(2)	-131(3-II-3)
8	1	0.81(2)	-1.59(2)	1.45(2)	273(3-II-1)	2152(3-II-1)	-220(3-II-1)
8	2	0.93(2)	-1.06(2)	1.44(2)	159(3-II-1)	1340(3-II-1)	-315(3-II-1)
8	3	1.32(2)	-0.80(2)	1.26(2)	118(3-II-3)	751(3-II-1)	-330(3-II-1)
8	4	1.87(2)	-0.51(2)	0.98(2)	92(3-II-3)	-312(3-I-1)	-299(3-II-1)
8	5	2.57(2)	-0.27(1)	0.61(2)	-126(3-II-1)	-206(2)	-219(3-II-1)
8	6	3.61(2)	-0.24(2)	0.10(2)	-201(3-II-1)	-175(3-II-1)	-120(3-I-3)
8	7	0.32(2)	-1.19(2)	0.98(2)	234(3-II-1)	1806(3-II-1)	-209(3-II-1)
8	8	1.11(2)	-0.93(2)	1.04(2)	186(3-II-1)	1195(3-II-1)	-279(3-II-1)
8	9	1.85(2)	-0.67(2)	0.94(2)	167(3-II-1)	758(3-II-1)	-310(3-II-1)
8	10	2.65(2)	-0.43(2)	0.74(2)	166(3-II-2)	418(3-II-1)	-307(3-II-1)
8	11	3.54(2)	-0.25(2)	0.46(2)	163(3-II-2)	169(3-II-1)	-282(3-II-1)
8	12	4.48(2)	-0.15(2)	0.16(2)	154(3-II-3)	61(3-II-1)	-273(3-II-1)
8	13	0.24(2)	-1.10(2)	0.81(2)	211(3-II-1)	1598(3-II-1)	-150(3-II-1)
8	14	1.19(2)	-0.85(2)	0.80(2)	177(3-II-1)	1069(3-II-1)	-193(3-II-1)
8	15	2.18(2)	-0.63(2)	0.73(2)	170(3-II-1)	704(3-II-1)	-223(3-II-1)
8	16	3.18(2)	-0.43(2)	0.60(2)	172(3-II-1)	423(3-II-1)	-240(3-II-1)
8	17	4.22(2)	-0.24(2)	0.40(2)	178(3-II-1)	194(3-II-1)	-247(3-II-1)
8	18	5.29(2)	-0.08(4-I-4)	0.13(2)	189(3-II-1)	38(3-II-1)	-241(3-II-1)
8	19	0.16(2)	-1.09(2)	0.62(2)	197(3-II-1)	1500(3-II-1)	-94(3-I-3)
8	20	1.28(2)	-0.85(2)	0.64(2)	155(3-II-1)	973(3-II-1)	-124(3-I-3)
8	21	2.41(2)	-0.63(2)	0.58(2)	138(3-II-1)	630(3-II-1)	-150(3-II-1)
8	22	3.57(2)	-0.43(2)	0.48(2)	135(3-II-1)	377(3-II-1)	-173(3-II-1)
8	23	4.76(2)	-0.23(2)	0.32(2)	141(3-II-1)	176(3-II-1)	-183(3-II-1)
8	24	5.97(2)	-0.07(1)	0.11(2)	150(3-II-1)	43(3-II-1)	-181(3-II-1)
8	25	-0.12(1)	-1.16(2)	0.49(2)	176(3-II-1)	1423(3-II-1)	83(3-II-3)
8	26	1.35(2)	-0.92(2)	0.46(2)	122(3-II-1)	900(3-II-1)	-98(3-I-3)
8	27	2.60(2)	-0.67(2)	0.42(2)	95(3-II-1)	566(3-II-1)	-123(3-I-3)
8	28	3.87(2)	-0.45(2)	0.34(2)	85(3-II-1)	336(3-II-1)	-137(3-I-3)
8	29	5.17(2)	-0.23(2)	0.23(2)	85(3-II-1)	159(3-II-1)	-142(3-I-3)
8	30	6.51(2)	-0.06(1)	0.08(2)	98(4-II-2)	38(3-II-1)	-139(3-I-3)
8	31	0.19(2)	-1.35(2)	0.37(4-I-4)	173(3-II-1)	1365(3-II-4)	100(3-II-3)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
8	32	1.45(2)	-1.05(2)	0.34(4-I-4)	109(3-II-4)	855(3-II-4)	-98(3-I-3)
8	33	2.74(2)	-0.76(2)	0.29(4-I-4)	-77(3-I-4)	536(3-II-4)	-113(3-I-3)
8	34	4.06(2)	-0.49(2)	0.23(4-I-4)	65(3-II-4)	319(3-II-4)	-119(3-I-3)
8	35	5.41(2)	-0.24(2)	0.16(4-I-4)	68(3-II-4)	151(3-II-4)	-122(3-I-3)
8	36	6.83(2)	-0.05(1)	0.06(4-I-1)	78(3-II-1)	37(3-II-4)	-119(3-I-3)
9	1	0.19(2)	-1.35(2)	-0.40(4-II-4)	175(3-II-4)	1379(3-II-4)	-122(3-I-3)
9	2	1.45(2)	-1.05(2)	-0.36(4-II-4)	111(3-II-4)	865(3-II-4)	95(3-II-3)
9	3	2.75(2)	-0.76(2)	-0.32(4-II-4)	-80(3-I-4)	544(3-II-4)	112(3-II-3)
9	4	4.06(2)	-0.49(2)	-0.25(4-II-4)	67(3-II-4)	325(3-II-4)	121(3-II-3)
9	5	5.42(2)	-0.24(2)	-0.17(4-II-4)	71(3-II-3)	155(3-II-4)	126(3-II-3)
9	6	6.84(2)	-0.05(1)	-0.06(4-II-4)	81(3-II-3)	39(3-II-4)	124(3-II-3)
9	7	-0.12(1)	-1.16(2)	-0.49(4-II-3)	181(3-II-3)	1455(3-II-3)	-110(3-I-3)
9	8	1.37(2)	-0.92(2)	-0.48(4-II-3)	126(3-II-3)	919(3-II-3)	120(3-II-3)
9	9	2.62(2)	-0.68(2)	-0.44(4-II-3)	99(3-II-3)	579(3-II-3)	142(3-II-3)
9	10	3.89(2)	-0.45(2)	-0.36(4-II-3)	87(3-II-3)	346(3-II-3)	156(3-II-3)
9	11	5.20(2)	-0.23(2)	-0.25(4-II-3)	85(3-II-3)	165(3-II-3)	164(3-II-3)
9	12	6.54(2)	-0.06(1)	-0.09(4-II-3)	99(4-I-2)	41(3-II-3)	161(3-II-3)
9	13	0.16(2)	-1.09(2)	-0.60(2)	202(3-II-3)	1560(3-II-3)	123(3-II-3)
9	14	1.29(2)	-0.85(2)	-0.61(2)	152(3-II-3)	998(3-II-3)	156(3-II-3)
9	15	2.44(2)	-0.63(2)	-0.56(2)	128(3-II-3)	637(3-II-3)	184(3-II-3)
9	16	3.61(2)	-0.42(2)	-0.46(2)	121(3-II-3)	380(3-II-3)	204(3-II-3)
9	17	4.81(2)	-0.23(2)	-0.31(2)	126(3-II-3)	179(3-II-3)	214(3-II-3)
9	18	6.03(2)	-0.07(1)	-0.11(2)	136(3-II-3)	45(3-II-3)	212(3-II-3)
9	19	0.25(2)	-1.10(2)	-0.78(2)	215(3-II-3)	1657(3-II-3)	171(3-II-3)
9	20	1.21(2)	-0.85(2)	-0.77(2)	172(3-II-3)	1096(3-II-3)	213(3-II-3)
9	21	2.21(2)	-0.63(2)	-0.70(2)	156(3-II-3)	710(3-II-3)	247(3-II-3)
9	22	3.24(2)	-0.43(2)	-0.58(2)	153(3-II-3)	422(3-II-3)	269(3-II-3)
9	23	4.29(2)	-0.24(2)	-0.39(2)	158(3-II-2)	195(3-II-3)	277(3-II-3)
9	24	5.38(2)	-0.09(4-II-4)	-0.13(2)	168(3-II-2)	39(3-II-3)	270(3-II-3)
9	25	0.32(2)	-1.20(2)	-0.96(2)	241(3-II-3)	1853(3-II-3)	222(3-II-3)
9	26	1.13(2)	-0.94(2)	-1.01(2)	190(3-II-3)	1226(3-II-3)	293(3-II-3)
9	27	1.90(2)	-0.67(2)	-0.92(2)	169(3-II-3)	775(3-II-3)	326(3-II-3)
9	28	2.72(2)	-0.43(2)	-0.72(2)	164(3-II-2)	425(3-II-3)	327(3-II-3)
9	29	3.63(2)	-0.25(2)	-0.45(2)	158(3-II-2)	171(3-II-3)	304(3-II-3)
9	30	4.59(2)	-0.15(2)	-0.15(2)	148(3-II-2)	62(3-II-3)	296(3-II-3)
9	31	0.79(2)	-1.59(2)	-1.45(2)	278(3-II-3)	2198(3-II-3)	228(3-II-3)
9	32	0.94(2)	-1.05(2)	-1.44(2)	160(3-II-4)	1372(3-II-3)	322(3-II-3)
9	33	1.36(2)	-0.78(2)	-1.24(2)	110(3-II-1)	771(3-II-3)	337(3-II-3)
9	34	1.94(2)	-0.50(2)	-0.96(2)	75(3-II-1)	-313(3-I-3)	307(3-II-3)
9	35	2.68(2)	-0.27(1)	-0.59(2)	-148(3-II-3)	-188(2)	230(3-II-3)
9	36	3.75(2)	-0.23(2)	-0.09(2)	-227(3-II-3)	-182(3-II-3)	115(3-II-3)
10	1	-0.15(3-II-3)	-1.39(2)	1.51(2)	283(3-II-1)	2340(3-II-1)	223(2)
10	2	-0.17(3-II-3)	-1.67(2)	1.37(2)	216(3-II-3)	1491(3-II-1)	346(2)
10	3	0.23(2)	-1.93(2)	1.23(2)	265(3-II-3)	674(3-II-1)	387(2)
10	4	0.52(2)	-2.18(2)	1.14(2)	477(2)	-304(1)	378(2)
10	5	0.84(2)	-2.36(2)	1.08(2)	909(2)	-471(3-II-1)	361(3-II-2)
10	6	1.12(3-II-1)	-2.45(2)	1.27(2)	1697(2)	897(3-I-1)	787(3-II-1)
10	7	-0.10(3-II-3)	-1.25(2)	1.76(2)	300(3-II-1)	2422(3-II-1)	242(2)
10	8	0.15(3-I-3)	-1.38(2)	1.62(2)	232(3-II-3)	1532(3-II-1)	415(2)
10	9	0.35(2)	-1.46(2)	1.43(2)	274(3-II-3)	715(3-II-1)	503(2)
10	10	0.55(2)	-1.41(2)	1.25(2)	403(3-II-3)	-264(1)	547(2)
10	11	0.77(2)	-1.19(2)	1.09(2)	633(2)	-321(3-II-1)	621(3-II-2)
10	12	1.63(2)	-0.19(2)	0.24(2)	821(2)	-123(3-II-1)	779(3-II-2)
10	13	-0.06(3-I-1)	-1.14(2)	1.93(2)	324(3-II-1)	2543(3-II-1)	261(2)
10	14	0.29(2)	-1.15(2)	1.75(2)	252(3-II-2)	1605(3-II-1)	471(2)
10	15	0.51(2)	-1.08(2)	1.50(2)	267(3-II-3)	775(3-II-1)	585(2)
10	16	0.75(2)	-0.89(2)	1.20(2)	325(3-II-3)	-212(1)	646(2)
10	17	1.11(2)	-0.45(2)	0.72(2)	378(3-II-3)	-188(1)	677(3-II-2)
10	18	2.03(2)	-0.09(3-I-1)	0.12(2)	426(3-I-1)	-69(3-II-1)	718(3-II-2)
10	19	0.09(3-II-1)	-1.04(2)	2.04(2)	356(3-II-1)	2699(3-II-1)	282(2)
10	20	0.48(2)	-0.99(2)	1.81(2)	283(3-II-2)	1697(3-II-1)	513(2)
10	21	0.73(2)	-0.81(2)	1.47(2)	258(3-II-3)	842(3-II-1)	624(2)
10	22	1.03(2)	-0.55(2)	1.08(2)	244(3-II-3)	238(3-II-1)	672(2)
10	23	1.49(2)	-0.28(3-I-1)	0.58(2)	218(3-II-3)	-158(1)	685(2)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
10	24	2.32(2)	-0.08(3-I-1)	0.12(2)	184(3-II-3)	-44(1)	658(3-II-3)
10	25	0.18(2)	-0.94(2)	2.15(2)	413(3-II-1)	2898(3-II-1)	319(2)
10	26	0.72(2)	-0.85(2)	1.79(2)	343(3-II-2)	1783(3-II-1)	538(2)
10	27	0.99(2)	-0.61(2)	1.40(2)	259(3-II-3)	900(3-II-1)	620(2)
10	28	1.33(2)	-0.42(3-I-1)	1.00(2)	179(3-II-3)	301(3-II-1)	657(2)
10	29	1.85(2)	-0.23(3-I-1)	0.55(2)	106(3-II-3)	-141(1)	669(2)
10	30	2.55(2)	-0.07(3-I-1)	0.15(2)	-105(3-I-3)	-42(1)	610(3-II-3)
10	31	0.25(2)	-0.71(2)	2.28(2)	529(3-II-1)	3129(3-II-1)	399(2)
10	32	1.04(2)	-0.67(2)	1.70(2)	445(3-II-2)	1848(3-II-1)	504(2)
10	33	1.27(2)	-0.52(2)	1.35(2)	244(3-II-3)	957(3-II-1)	579(2)
10	34	1.62(2)	-0.38(3-I-1)	0.97(2)	124(3-II-3)	356(3-II-1)	627(2)
10	35	2.17(2)	-0.23(3-I-1)	0.55(2)	-140(3-I-3)	-147(3-I-1)	642(2)
10	36	2.92(2)	-0.14(2)	0.19(2)	-192(3-I-3)	-54(3-I-4)	571(2)
11	1	2.13(2)	-1.58(2)	1.66(2)	433(3-II-1)	3078(3-II-1)	289(2)
11	2	1.53(2)	-0.78(2)	1.50(2)	261(3-II-1)	1948(3-II-1)	373(3-I-1)
11	3	1.75(2)	-0.49(2)	1.30(2)	122(3-II-4)	1074(3-II-1)	459(2)
11	4	2.23(2)	-0.33(3-I-1)	1.00(2)	-165(3-I-4)	452(3-II-1)	512(2)
11	5	2.83(2)	-0.20(1)	0.63(2)	-239(3-I-4)	-152(3-I-1)	540(2)
11	6	3.48(2)	-0.12(2)	0.21(2)	-287(3-I-4)	-60(3-I-1)	543(2)
11	7	0.53(3-I-3)	-1.33(2)	0.78(2)	317(3-II-1)	3052(3-II-1)	293(3-II-3)
11	8	1.47(2)	-1.06(2)	1.08(2)	129(3-II-1)	2053(3-II-1)	325(3-II-3)
11	9	2.20(2)	-0.73(2)	1.07(2)	-143(3-I-4)	1189(3-II-1)	352(3-II-3)
11	10	2.98(2)	-0.46(2)	0.91(2)	-231(3-I-4)	546(3-II-1)	380(3-II-3)
11	11	3.81(2)	-0.24(2)	0.63(2)	-300(3-I-4)	154(3-II-1)	399(3-II-3)
11	12	4.71(2)	-0.08(4-I-1)	0.22(2)	-350(2)	-45(3-I-1)	396(3-II-3)
11	13	-0.35(3-II-3)	-1.22(2)	0.66(2)	366(3-II-1)	3258(3-II-1)	181(3-II-3)
11	14	1.19(2)	-1.03(2)	0.73(2)	196(3-II-1)	2145(3-II-1)	226(3-II-3)
11	15	2.34(2)	-0.78(2)	0.74(2)	-101(3-I-1)	1247(3-II-1)	264(3-II-3)
11	16	3.45(2)	-0.51(2)	0.65(2)	-188(3-I-4)	587(3-II-1)	285(3-II-3)
11	17	4.58(2)	-0.26(2)	0.46(2)	-265(2)	179(3-II-1)	296(3-II-3)
11	18	5.78(2)	-0.05(4-I-2)	0.17(2)	-316(2)	-39(3-I-1)	292(3-II-3)
11	19	-0.39(3-II-3)	-1.19(2)	0.50(2)	370(3-II-1)	3346(3-II-1)	106(3-II-3)
11	20	1.14(2)	-0.97(2)	0.50(2)	200(3-II-1)	2204(3-II-1)	128(3-II-3)
11	21	2.45(2)	-0.73(2)	0.48(2)	-57(3-I-1)	1300(3-II-1)	154(3-II-3)
11	22	3.76(2)	-0.47(2)	0.41(2)	-133(2)	634(3-II-1)	183(3-II-3)
11	23	5.10(2)	-0.24(1)	0.28(2)	-207(2)	215(3-II-1)	206(3-II-3)
11	24	6.49(2)	-0.04(4-I-2)	0.10(2)	-245(2)	34(3-II-1)	208(3-II-3)
11	25	-0.30(3-II-3)	-1.11(2)	0.29(3-II-3)	284(3-II-1)	3302(3-II-1)	-191(3-II-1)
11	26	1.17(2)	-0.88(2)	0.27(2)	113(3-II-1)	2344(3-II-1)	-119(3-I-3)
11	27	2.55(2)	-0.67(2)	0.26(2)	-48(1)	1428(3-II-2)	127(3-II-3)
11	28	3.96(2)	-0.44(2)	0.22(2)	-82(4-I-3)	706(3-II-2)	169(3-II-3)
11	29	5.41(2)	-0.23(1)	0.15(2)	-120(4-I-3)	251(3-II-2)	179(3-II-3)
11	30	6.90(2)	-0.06(1)	0.06(2)	-142(4-I-3)	41(3-II-2)	171(3-II-3)
11	31	-0.51(3-II-4)	-1.10(2)	-0.26(4-II-2)	681(3-II-2)	4280(3-II-2)	-267(3-II-1)
11	32	1.10(2)	-0.91(2)	-0.19(4-II-2)	539(3-II-2)	2734(3-II-2)	163(3-II-3)
11	33	2.57(2)	-0.65(2)	0.19(4-I-2)	384(3-II-2)	1565(3-II-2)	166(3-II-3)
11	34	4.05(2)	-0.42(2)	0.17(4-I-2)	246(3-II-2)	755(3-II-2)	153(3-II-3)
11	35	5.55(2)	-0.21(3-I-1)	0.12(4-I-2)	151(3-II-2)	263(3-II-2)	143(3-II-3)
11	36	7.09(2)	-0.07(1)	0.04(4-I-2)	102(3-II-2)	44(3-II-2)	131(3-II-3)
12	1	-0.51(3-II-4)	-1.10(2)	0.33(3-II-3)	683(3-II-2)	4290(3-II-2)	309(3-II-3)
12	2	1.10(2)	-0.91(2)	0.21(4-I-2)	540(3-II-2)	2742(3-II-2)	-131(3-I-3)
12	3	2.57(2)	-0.65(2)	-0.21(4-II-2)	385(3-II-2)	1571(3-II-2)	-136(3-I-3)
12	4	4.06(2)	-0.42(2)	-0.18(4-II-2)	246(3-II-2)	759(3-II-2)	-131(3-I-3)
12	5	5.56(2)	-0.21(3-I-3)	-0.13(4-II-2)	149(3-II-2)	265(3-II-2)	-127(3-I-3)
12	6	7.10(2)	-0.07(1)	-0.05(4-II-2)	101(3-II-2)	44(3-II-2)	-120(3-I-3)
12	7	-0.29(3-II-1)	-1.10(2)	-0.33(3-I-3)	287(3-II-3)	3332(3-II-2)	229(3-II-3)
12	8	1.17(2)	-0.88(2)	-0.30(4-II-2)	115(3-II-2)	2364(3-II-2)	151(3-II-3)
12	9	2.55(2)	-0.67(2)	-0.29(4-II-2)	-48(1)	1441(3-II-2)	-121(3-I-3)
12	10	3.97(2)	-0.44(2)	-0.24(4-II-2)	-79(3-II-4)	715(3-II-2)	-150(3-I-3)
12	11	5.43(2)	-0.23(1)	-0.16(4-II-2)	-118(3-II-4)	254(3-II-2)	-160(3-I-3)
12	12	6.92(2)	-0.06(1)	-0.06(4-II-3)	-147(3-II-4)	43(3-II-2)	-155(3-I-3)
12	13	-0.37(3-II-1)	-1.19(2)	-0.48(2)	369(3-II-3)	3389(3-II-3)	-102(3-I-3)
12	14	1.15(2)	-0.97(2)	-0.49(2)	190(3-II-3)	2219(3-II-3)	-122(3-I-3)
12	15	2.46(2)	-0.73(2)	-0.46(2)	-49(1)	1300(3-II-3)	-150(3-I-3)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
12	16	3.78(2)	-0.47(2)	-0.39(2)	-132(2)	630(3-II-3)	-179(3-I-3)
12	17	5.13(2)	-0.24(1)	-0.27(2)	-209(3-II-2)	214(3-II-3)	-201(3-I-3)
12	18	6.53(2)	-0.05(4-II-2)	-0.10(2)	-254(3-II-2)	35(3-II-3)	-202(3-I-3)
12	19	-0.32(3-I-3)	-1.23(2)	-0.65(2)	366(3-II-3)	3303(3-II-3)	-165(3-II-1)
12	20	1.19(2)	-1.04(2)	-0.71(2)	185(3-II-3)	2160(3-II-3)	-209(3-II-1)
12	21	2.35(2)	-0.78(2)	-0.73(2)	-84(3-I-4)	1242(3-II-3)	-244(3-II-1)
12	22	3.48(2)	-0.51(2)	-0.64(2)	-174(2)	577(3-II-3)	-275(3-I-3)
12	23	4.63(2)	-0.26(2)	-0.45(2)	-264(2)	176(3-II-3)	-291(3-I-3)
12	24	5.83(2)	-0.06(4-II-2)	-0.16(2)	-315(2)	-39(3-I-3)	-288(3-I-3)
12	25	0.60(3-II-3)	-1.34(2)	-0.77(2)	321(3-II-3)	3082(3-II-3)	-281(3-II-1)
12	26	1.47(2)	-1.07(2)	-1.07(2)	131(3-II-3)	2070(3-II-3)	-312(3-I-3)
12	27	2.22(2)	-0.73(2)	-1.06(2)	-143(3-I-4)	1194(3-II-3)	-349(3-I-3)
12	28	3.01(2)	-0.46(2)	-0.90(2)	-228(3-I-4)	545(3-II-3)	-380(3-I-3)
12	29	3.87(2)	-0.24(2)	-0.62(2)	-294(2)	151(3-II-3)	-399(3-I-3)
12	30	4.78(2)	-0.08(4-II-2)	-0.22(2)	-348(2)	-45(3-I-3)	-396(3-I-3)
12	31	2.14(3-II-3)	-1.58(2)	-1.65(2)	438(3-II-3)	3098(3-II-3)	-294(3-I-3)
12	32	1.52(2)	-0.78(2)	-1.49(2)	264(3-II-3)	1960(3-II-3)	-380(3-I-3)
12	33	1.77(2)	-0.49(3-I-3)	-1.29(2)	123(3-II-4)	1080(3-II-3)	-459(3-I-3)
12	34	2.27(2)	-0.34(3-I-3)	-0.99(2)	-162(3-I-4)	453(3-II-3)	-510(2)
12	35	2.90(2)	-0.21(3-I-3)	-0.62(2)	-233(3-I-4)	-151(3-I-3)	-539(2)
12	36	3.57(2)	-0.12(2)	-0.21(2)	-279(3-I-4)	-60(3-I-3)	-542(2)
13	1	0.26(3-II-3)	-0.71(2)	-2.28(2)	531(3-II-3)	3145(3-II-3)	-398(2)
13	2	1.03(2)	-0.66(2)	-1.70(2)	450(3-II-2)	1856(3-II-3)	-502(2)
13	3	1.28(2)	-0.50(2)	-1.34(2)	243(3-II-1)	960(3-II-3)	-576(2)
13	4	1.66(2)	-0.39(3-I-3)	-0.96(2)	121(3-II-1)	355(3-II-3)	-625(2)
13	5	2.24(2)	-0.23(3-I-3)	-0.54(2)	-130(3-I-1)	-147(3-I-3)	-640(2)
13	6	3.01(2)	-0.14(2)	-0.18(2)	-180(3-I-1)	-53(3-I-4)	-569(2)
13	7	0.19(3-II-3)	-0.94(2)	-2.16(2)	415(3-II-3)	2910(3-II-3)	-318(2)
13	8	0.71(2)	-0.83(2)	-1.80(2)	346(3-II-2)	1789(3-II-3)	-536(2)
13	9	1.00(2)	-0.59(2)	-1.39(2)	257(3-II-1)	902(3-II-3)	-617(2)
13	10	1.37(2)	-0.42(3-I-3)	-0.98(2)	173(3-II-1)	300(3-II-3)	-654(2)
13	11	1.93(2)	-0.23(3-I-3)	-0.53(2)	97(3-II-1)	-142(1)	-667(2)
13	12	2.66(2)	-0.07(3-I-3)	-0.14(2)	-94(3-II-3)	-43(1)	-607(3-II-1)
13	13	0.12(3-II-3)	-1.03(2)	-2.06(2)	357(3-II-3)	2708(3-II-3)	-284(3-I-3)
13	14	0.46(2)	-0.96(2)	-1.82(2)	284(3-II-2)	1701(3-II-3)	-510(2)
13	15	0.73(2)	-0.77(2)	-1.47(2)	254(3-II-1)	842(3-II-3)	-621(2)
13	16	1.05(2)	-0.52(3-I-3)	-1.05(2)	235(3-II-1)	235(3-II-3)	-669(2)
13	17	1.57(2)	-0.28(3-I-3)	-0.55(2)	205(3-II-1)	-159(1)	-683(2)
13	18	2.43(2)	-0.08(3-I-3)	-0.11(2)	199(3-I-3)	-44(1)	-665(3-II-2)
13	19	-0.09(3-I-3)	-1.13(2)	-1.97(2)	324(3-II-3)	2548(3-II-3)	-260(2)
13	20	0.27(3-II-3)	-1.12(2)	-1.79(2)	251(3-II-2)	1606(3-II-3)	-468(2)
13	21	0.48(2)	-1.02(2)	-1.51(2)	260(3-II-1)	774(3-II-3)	-581(2)
13	22	0.75(2)	-0.81(2)	-1.17(2)	313(3-II-1)	-215(1)	-642(2)
13	23	1.19(2)	-0.42(3-I-3)	-0.66(2)	361(3-II-1)	-190(1)	-685(3-II-2)
13	24	2.18(2)	-0.09(3-I-3)	-0.10(3-I-3)	446(3-I-3)	-72(3-II-3)	-727(3-II-2)
13	25	-0.12(3-I-3)	-1.25(2)	-1.82(2)	299(3-II-3)	2422(3-II-3)	-242(2)
13	26	0.14(3-II-3)	-1.35(2)	-1.67(2)	229(3-II-1)	1529(3-II-3)	-413(2)
13	27	0.30(2)	-1.40(2)	-1.47(2)	265(3-II-1)	712(3-II-3)	-500(2)
13	28	0.52(2)	-1.30(2)	-1.24(2)	396(2)	-267(1)	-542(2)
13	29	0.81(2)	-1.03(2)	-0.99(2)	645(3-I-3)	-330(3-II-3)	-628(3-II-2)
13	30	1.84(2)	-0.17(3-I-3)	-0.21(3-I-3)	839(3-I-3)	-127(3-II-3)	-791(3-II-2)
13	31	-0.17(3-I-3)	-1.40(2)	-1.57(2)	282(3-II-3)	2333(3-II-3)	-223(2)
13	32	-0.17(3-I-3)	-1.67(2)	-1.44(2)	212(3-II-1)	1484(3-II-3)	-345(2)
13	33	0.17(2)	-1.88(2)	-1.30(2)	259(2)	669(3-II-3)	-384(2)
13	34	0.44(2)	-2.07(2)	-1.19(2)	476(3-I-3)	-307(1)	-374(2)
13	35	0.80(2)	-2.13(2)	-1.06(2)	931(3-I-3)	-479(3-II-3)	-370(3-II-2)
13	36	1.36(3-II-3)	-1.97(2)	-1.02(2)	1702(2)	890(3-I-3)	-803(3-II-3)
14	1	-1.52(2)	-1.55(3-I-3)	1.96(2)	1879(3-I-3)	1570(3-I-3)	971(3-II-3)
14	2	0.83(3-II-1)	1.81(3-II-3)	1.35(2)	1876(3-I-3)	1627(2)	-1069(2)
14	3	1.22(3-II-1)	1.62(3-II-3)	0.77(2)	1689(3-I-3)	1506(2)	-1079(2)
14	4	1.22(3-II-1)	1.34(3-II-3)	0.50(2)	1473(3-I-3)	1442(2)	-1065(2)
14	5	1.06(3-II-1)	1.05(3-II-3)	0.28(2)	1306(2)	1407(2)	-1043(2)
14	6	0.92(3-II-1)	0.82(3-II-3)	0.07(2)	1235(2)	1240(2)	-995(2)
14	7	0.88(3-I-3)	0.69(3-II-3)	-0.18(3-II-1)	979(2)	797(2)	-708(2)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
14	8	1.20(3-I-3)	0.57(3-I-3)	-0.53(3-I-3)	704(3-I-3)	624(2)	-569(3-I-3)
14	9	0.63(3-I-3)	0.53(3-II-3)	-0.44(3-I-3)	-1283(2)	-837(2)	924(2)
14	10	0.49(3-I-3)	0.35(3-II-3)	-0.38(3-II-3)	-2470(2)	-2291(2)	2068(2)
14	11	0.41(4-I-3)	-0.22(3-I-3)	-0.25(3-II-3)	-2625(2)	-2492(2)	2020(2)
14	12	0.24(4-I-3)	-0.23(3-I-3)	-0.11(3-II-3)	-1064(2)	-1251(2)	725(2)
14	13	-0.19(2)	0.13(2)	0.34(2)	1555(2)	1148(3-II-3)	-1221(2)
14	14	0.15(4-I-3)	-0.30(3-II-2)	0.49(2)	1711(2)	990(3-II-3)	-1160(2)
14	15	0.32(4-I-3)	-0.08(3-II-1)	0.73(2)	1962(2)	847(3-II-3)	-1119(3-II-3)
14	16	0.46(4-I-3)	0.43(2)	0.80(2)	1893(2)	749(3-II-3)	-1025(3-II-3)
14	17	0.54(4-I-3)	0.67(2)	0.89(2)	1766(3-II-3)	582(3-II-3)	-903(3-II-3)
14	18	0.55(4-I-3)	0.85(3-II-3)	0.94(2)	1662(3-II-3)	375(3-II-3)	-793(3-II-3)
14	19	0.61(2)	1.45(3-II-3)	1.20(3-II-3)	1580(3-II-3)	366(3-II-3)	-636(3-II-3)
14	20	-1.84(3-II-3)	1.34(3-II-3)	1.55(3-II-3)	1365(3-II-3)	151(3-II-3)	-386(3-II-3)
14	21	-3.94(3-II-3)	-0.27(3-II-3)	-0.24(3-II-3)	1646(3-II-3)	-28(2)	-536(3-II-3)
14	22	-3.32(3-II-3)	0.05(3-I-3)	-0.35(3-II-3)	1494(3-II-3)	-101(2)	-458(3-II-3)
14	23	-2.98(3-II-3)	-0.07(3-II-3)	-0.21(3-II-3)	936(3-II-3)	-178(2)	306(3-I-3)
14	24	-2.62(3-II-3)	-0.06(3-II-3)	0.10(3-I-3)	-1143(2)	-213(2)	683(2)
14	25	-2.54(3-II-3)	0.12(3-I-3)	0.16(3-I-3)	-2214(2)	-141(2)	963(2)
14	26	-2.75(3-II-3)	-0.19(3-I-3)	0.27(2)	-2468(2)	-121(2)	940(2)
14	27	-5.43(2)	-3.33(3-I-3)	2.77(3-I-3)	-2296(3-II-3)	876(2)	734(3-II-3)
14	28	-1.01(2)	-1.97(3-I-3)	1.18(3-I-3)	-1718(3-II-3)	-434(3-II-3)	521(3-II-4)
14	29	-0.50(3-II-3)	-1.55(3-I-3)	0.30(3-I-3)	-1469(3-II-3)	953(3-I-3)	606(3-II-3)
14	30	0.66(3-I-3)	0.81(3-II-3)	-0.25(3-II-2)	-982(3-II-3)	647(2)	517(3-II-3)
14	31	0.66(3-I-3)	0.46(3-II-3)	-0.44(3-II-3)	-1353(3-II-3)	-668(3-II-1)	638(3-II-3)
14	32	0.68(3-II-1)	1.16(3-II-3)	0.14(2)	1138(3-I-3)	1097(2)	-717(3-I-3)
14	33	0.53(3-I-3)	0.76(3-II-3)	-0.31(3-II-3)	-1245(3-II-3)	639(3-I-3)	520(3-II-3)
14	34	0.62(3-I-3)	1.03(3-II-3)	-0.17(3-II-2)	-1011(3-II-3)	765(2)	-545(3-I-3)
14	35	0.50(3-I-3)	1.01(3-II-3)	0.09(2)	-1195(3-II-3)	1013(2)	-637(3-I-3)
14	36	0.43(3-I-3)	-1.19(3-I-3)	-0.36(3-II-3)	-1573(3-II-3)	-567(3-II-3)	524(3-II-3)
14	37	0.38(3-I-3)	-0.66(2)	0.35(3-I-3)	-3264(2)	-2887(2)	1607(2)
14	38	0.32(4-I-3)	-0.43(2)	0.40(2)	-1178(2)	-1891(2)	596(2)
14	39	0.50(3-I-3)	-0.76(3-I-3)	-0.27(3-II-3)	-2916(2)	-2120(2)	1414(2)
14	40	-0.58(3-II-3)	-1.16(3-I-3)	0.76(3-I-3)	-2913(2)	-1225(2)	1213(2)
14	41	-1.79(2)	-1.12(2)	1.26(3-I-3)	-2619(2)	-405(3-II-3)	1237(2)
14	42	0.24(4-I-3)	-0.26(3-II-3)	0.58(2)	1330(3-II-3)	-786(2)	-528(3-II-3)
14	43	-0.26(3-II-3)	-0.47(3-II-3)	0.48(2)	-905(2)	-1762(2)	978(2)
14	44	0.25(4-I-3)	-0.44(3-II-2)	0.60(2)	548(3-II-3)	-1548(2)	394(3-I-3)
14	45	-0.62(3-II-3)	-0.71(2)	0.65(3-I-3)	-2631(2)	-2084(2)	1507(2)
14	46	-1.51(3-II-3)	-0.34(3-II-2)	0.51(3-I-3)	-2224(2)	-757(2)	1412(2)
14	47	-0.20(4-II-3)	0.14(3-I-3)	0.47(2)	1436(3-II-3)	-578(2)	-507(3-II-3)
14	48	-0.86(3-II-3)	0.16(3-I-3)	0.28(3-I-3)	1480(3-II-3)	-336(2)	-525(3-II-3)
14	49	-1.57(3-II-3)	-0.28(3-II-3)	0.31(3-I-3)	-1037(2)	-723(2)	1001(2)
14	50	-0.86(3-II-3)	-0.32(3-II-3)	0.36(3-I-3)	-622(3-I-3)	-982(2)	715(2)
14	51	-1.60(3-II-3)	-0.21(3-II-3)	-0.27(3-II-3)	897(3-II-3)	-545(2)	456(3-I-3)

Verifiche stato limite ultimo

Verifica delle travi di fondazione

Scenario di calcolo: **Set_NT_2018 A2_SLV_SLD_STR_GEO**

Simbologia:

Terreno Nome della stratigrafia per travi Winkler
 L [cm] Lunghezza teorica elemento (distanza tra i nodi)
 Ln [cm] Lunghezza netta elemento (tiene conto dei conci rigidi)
 L2,L3 [cm] Lunghezze libere di inflessione
 Sez. R: Sezione Rettangolare

	By[cm]: Larghezza (asse locale y)
	Bz[cm]: Larghezza (asse locale z)
Sez. T: Sezione a T (rovescia e non)	
	Ba[cm]: Larghezza base inferiore
	Ha[cm]: Altezza inferiore
	Bs[cm]: Larghezza superiore
	Hs[cm]: Altezza superiore
Sez. L: Sezione ad L (rovescia e non)	
	Ba[cm]: Larghezza base inferiore
	Ha[cm]: Altezza inferiore
	Bs[cm]: Larghezza superiore
	Hs[cm]: Altezza superiore
Sez. C: Sezione circolare	
	R[cm]: Raggio
Sez. G: Sezione generica	
	B[cm]: Larghezza
	H[cm]: Altezza
Fatt.Ampl.Sisma	Fattore moltiplicativo di gruppo per le azioni sismiche (solo se diverso da 1.0)
X [cm]	Punto di verifica
ILN	Inizio luce netta
CAMP	Punto di massimo momento sia superiore che inferiore ad esclusione degli estremi
FLN	Fine luce netta
M- [kg*m]	Momento negativo massimo di calcolo ⁽¹⁾
N- [kg]	Sforzo normale corrispondente ad M-
M+ [kg*m]	Momento positivo massimo di calcolo ⁽¹⁾
N+ [kg]	Sforzo normale corrispondente ad M+
ΔM- [kg*m]	Incremento di M- per la traslazione del diagramma del momento a causa del taglio
ΔM+ [kg*m]	Incremento di M+ per la traslazione del diagramma del momento a causa del taglio
Afs [cmq]	Area di ferro superiore
Afi [cmq]	Area di ferro inferiore
εSC-	Deformazione nel cls per effetto di M-:N- ⁽⁴⁾
εSC+	Deformazione nel cls per effetto di M+:N+ ⁽⁴⁾
εSF-	Deformazione nell'acciaio per effetto di M-:N- ⁽⁴⁾
εSF+	Deformazione nell'acciaio per effetto di M+:N+ ⁽⁴⁾
C-	Combinazione di carico generatore di M-:N-
C+	Combinazione di carico generatore di M+:N+
x- [cm]	Profondità asse neutro per la combinazione C- ⁽⁵⁾
d- [cm]	Altezza utile della sezione per la combinazione C- ⁽⁶⁾
x+ [cm]	Profondità asse neutro per la combinazione C+ ⁽⁵⁾
d+ [cm]	Altezza utile della sezione per la combinazione C+ ⁽⁶⁾
Mr- [kg*m]	Momento resistente superiore
Mr+ [kg*m]	Momento resistente inferiore
Stato-	Stato della sezione per la combinazione C- ⁽⁷⁾
Stato+	Stato della sezione per la combinazione C+ ⁽⁷⁾
Comb	Combinazione di carico: quando Comb non è sismica è individuata dal codice [C], quando è sismica è individuata dal codice [(Cx+Cy) Cm Sc].
- C	Individua la Combinazione di Carico non sismica (1, 2, ecc. come da scenario);
- Cx	Individua la Combinazione di Carico sismica in direzione x (SismaX, come da scenario);
- Cy	Individua la Combinazione di Carico sismica in direzione y (SismaY, come da scenario);
- Cm	Individua la Combinazione spostamento masse (I, II, III, IV, V, ecc. come da Combinazioni Sisma in Spostamento masse impalcato);
- Sc	Individua la sottocombinazione ottenuta mediante la permutazione dei segni (1, 2, 3, 4, 5, 6, 7, 8):
1)	$Sc = + SismaZ*fz + SismaX*fx + SismaY*fy$
2)	$Sc = + SismaZ*fz + SismaX*fx - SismaY*fy$
3)	$Sc = + SismaZ*fz - SismaX*fx + SismaY*fy$
4)	$Sc = + SismaZ*fz - SismaX*fx - SismaY*fy$
5)	$Sc = - SismaZ*fz + SismaX*fx + SismaY*fy$
6)	$Sc = - SismaZ*fz + SismaX*fx - SismaY*fy$
7)	$Sc = - SismaZ*fz - SismaX*fx + SismaY*fy$
8)	$Sc = - SismaZ*fz - SismaX*fx - SismaY*fy$

Le ultime quattro sono assenti quando non è richiesto il contributo del sisma in direzione verticale. Le combinazioni delle azioni sismiche così ottenute vengono combinate con i carichi verticali (come da scenario).

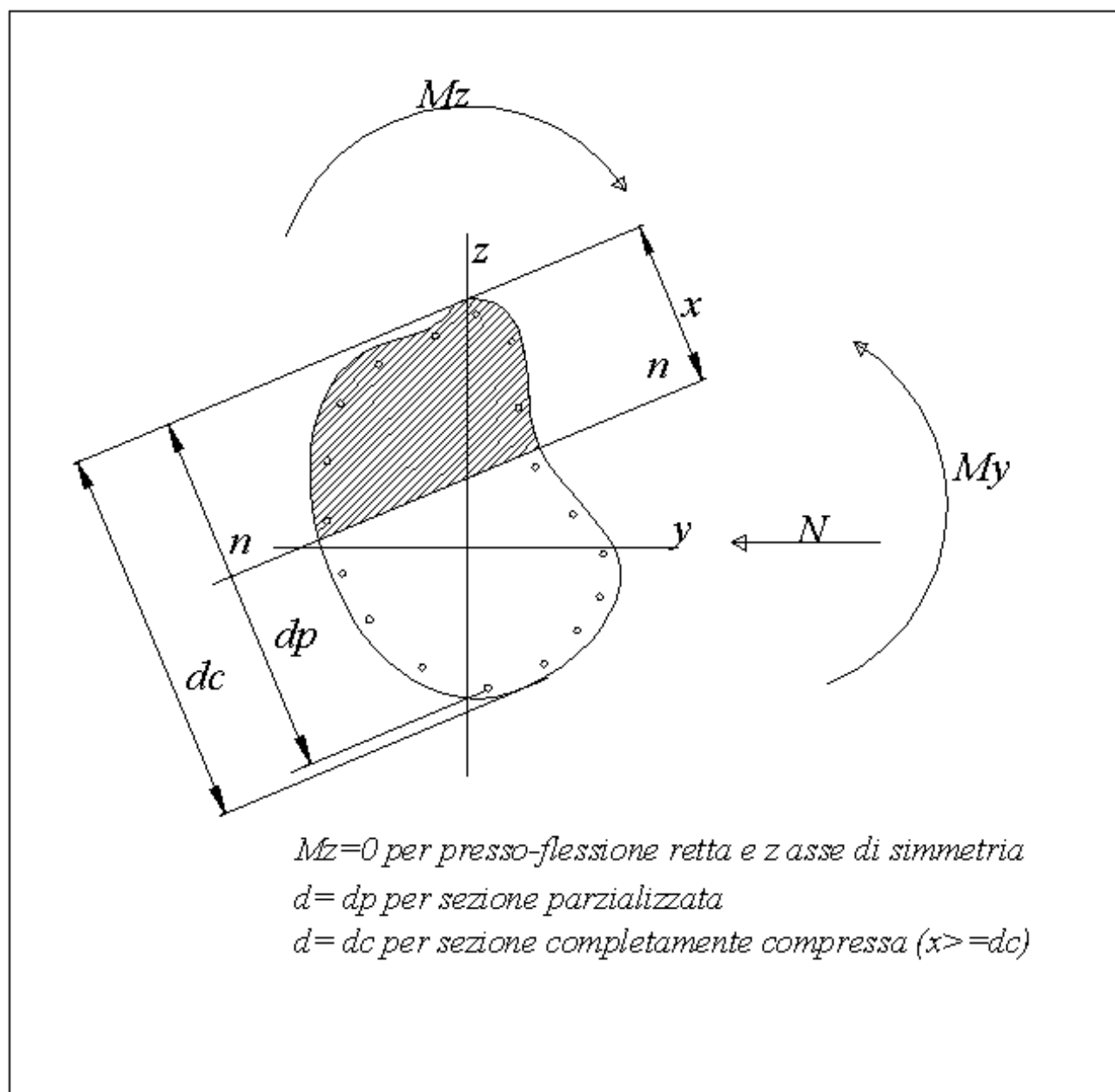
Sez	Sezione di verifica [Sinistra/Destra]
Td [kg]	Taglio di verifica ⁽²⁾
VRdns [kg]	Resistenza a taglio in assenza di armature
VRcd [kg]	Resistenza taglio-compressione calcestruzzo
VRsd [kg]	Resistenza taglio-trazione acciaio
VRd [kg]	Resistenza a taglio = min(VRcd, VRsd)
VRd,f [kg]	Resistenza a taglio dovuta alla resistenza a trazione del calcestruzzo ad alte prestazioni (quando presente)(cfr. eq 4.2 CNR204/2006), oppure resistenza rinforzo del composito (quando presente)(cfr. eq 4.19 CNR200/2013), oppure resistenza rinforzo della camicia in acciaio (quando presente)(cfr. eq C8.7.4.5 Circolare NTC)
Mt [kg*m]	Momento torcente
Tpl [kg]	Taglio dovuto ai momenti resistenti alle estremità della trave
Mr [kg*m]	Momento resistente (ultimo) utilizzato per il calcolo di Tpl quando richiesto
Dx [cm]	Distanza dall'estremo da armare con staffe
Staffe [cmq]	Area delle staffe
cot(θ)	cot(θ) secondo il punto 4.1.2.3.5 delle Norme Tecniche
F.Par. [cmq]	Area armatura longitudinale di parete ⁽³⁾
Cs	Coefficiente di sicurezza definito dal rapporto Fr/Fd (Fr=resistenza, Fd=azione)
ζ _E	Livello di sicurezza sismico definito come rapporto tra l'accelerazione supportabile e l'accelerazione di progetto, quando richiesto dal criterio di verifica
Simbologia verifica travi collegamento:	
Comb	Combinazione più gravosa
Nsd [kg]	Azione verticale negli elementi collegati, nella combinazione specificata
α	Coefficiente in funzione della classe di terreno (NTC 7.2.5.1)
a/g	Punto di aggancio dello spettro di accelerazione [a/g=Sa(0)]
N	Sforzo normale di verifica $N = \alpha * Nsd * a/g$
Af [cmq]	Area di ferro complessiva nella sezione
NRd C [kg]	Resistenza a compressione della sezione
NRd T [kg]	Resistenza a trazione della sezione

Verifiche duttilità (quando richieste):

Zona	Sezione di verifica dell'elemento
Comb.	Combinazione di verifica
Nmax [kg]	Sforzo Normale massimo
Dir	Direzione di flessione (pilastri=Y o Z, travi =Z, pareti= ortogonale alla base)
Mry [kg*m]	Momento di snervamento corrispondente a Nmax
MrU [kg*m]	Momento ultimo (resistente) corrispondente a Nmax sulla sezione depurata del calcestruzzo non confinato, considerando il confinamento
φy[1/m]	Curvatura allo snervamento ($\phi_y = MrU/Mry * \phi^1_y$)
φu[1/m]	Curvatura allo corrispondente a MrU
μ	Capacità in duttilità della sezione
F.Conf	Fattore di confinamento adottato (= fck,c/fck)
μd	Richiesta in duttilità della sezione
Cs	Livello di sicurezza ($Cs = \mu/\mu_d$)

Note Verifica travi:

- (1) il valore del momento di verifica è dato da $M + \Delta M$
- (2) Td è il valore di verifica a taglio esso è calcolato in funzione della somma tra taglio da carichi verticali il valore di Tpl ovvero quando la trave è tozza amplificando il taglio di calcolo dovuto al sisma per il fattore di comportamento
- (3) armatura necessaria per la sola verifica a torsione
- (4) le deformazioni sono stampate a meno del fattore 10^{-3}
- (5) distanza tra la fibra di cls compressa più lontana e l'asse neutro in direzione ortogonale all'asse neutro
- (6) distanza tra le fibre sollecitate più lontane dall'asse neutro: nel caso di sezione parzializzata le due fibre sono quella di cls compresso e quella dell'acciaio teso più lontane da n-n, mentre nel caso di sezione completamente compressa le due fibre sono le due di cls compresso più lontane da n-n
- (7) Indica lo stato della sezione se: completamente compressa (Compr.), completamente tesa (Tesa), parzializzata (Parz.)



Schema geometrico verifica della sezione

Trave di fondazione: 9001 [2,1], Pilastrate [--,--] Sez. R: By=40.0 cm Bz=120.0 cm L=300.0 cm
Ln=300.0 cm Terreno=Terreno1 Criterio : CLS_Travi/SettiiFondazione - Verifica a flessione : **Verificato**

X	M-	M+	ΔM-	ΔM+	Afs	Afi	Mr-	Mr+	C-	C+	CS
cm	kg*m	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq	kg*m	kg*m			
ILN	605	-21	--	219	5.09	10.18	21541	42073	2	(3+4)-VII-1	36
30.0	538	-74	67	290	5.09	10.18	21541	42073	2	(3+4)-V-1	36
CAMP	-7	72	612	159	5.09	10.18	21541	42073	2	(3+4)-III-3	36
270.0	133	18	166	213	5.09	10.18	21541	42073	(3+4)-III-2	(3+4)-III-3	72
FLN	299	231	--	--	5.09	10.18	21541	42073	(3+4)-III-2	(3+4)-III-3	72

X	x-	d-	x-/d-	x+	d+	x+/d+	Mr-	Mr+	C-	C+	Stato-	Stato+
cm	cm	cm		cm	cm		kg*m	kg*m				
ILN	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	21541	42073	2	(3+4)-VII-1	Parz.	Parz.
30.0	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	21541	42073	2	(3+4)-V-1	Parz.	Parz.
CAMP	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	21541	42073	2	(3+4)-III-3	Parz.	Parz.
270.0	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	21541	42073	(3+4)-III-2	(3+4)-III-3	Parz.	Parz.
FLN	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	21541	42073	(3+4)-III-2	(3+4)-III-3	Parz.	Parz.

Verifica a taglio: $\cot(\theta)$ Sin=1.608, $\cot(\theta)$ Cen=1.608, $\cot(\theta)$ Des=1.608 Comb: Sin=(3+4)-I-3
Cen=(3+4)-VII-4 Des=(3+4)-VII-3

Sez	Td	VRdns	VRcd	VRsd	VRd	Tpl	Mr	Dx	Staffe	CS
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg*m	cm	cmq/m	
Sin	432	--	129831	129831	129831	0	42073	120.0	20.11	>100
Cen	359	--	129831	129831	129831	--	--	--	20.11	>100
Des	1057	--	129831	129831	129831	0	21541	120.0	20.11	>100

Trave di fondazione: 9001 [13,2], Pilastrate [--,--] Sez. R: By=40.0 cm Bz=120.0 cm L=750.0 cm
Ln=750.0 cm Terreno=Terreno1 Criterio : CLS_Travi/SettiiFondazione - Verifica a flessione : **Verificato**

X	M-	M+	ΔM-	ΔM+	Afs	Afi	Mr-	Mr+	C-	C+	CS
cm	kg*m	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq	kg*m	kg*m			
ILN	2061	--	--	--	5.09	10.18	21541	42073	2	1	10
75.0	1841	--	220	--	5.09	10.18	21541	42073	2	1	10
CAMP	1810	--	187	--	5.09	10.18	21541	42073	2	1	11
675.0	1044	--	47	--	5.09	10.18	21541	42073	2	1	20
FLN	505	--	455	--	5.09	10.18	21541	42073	2	1	22

X	x-	d-	x-/d-	x+	d+	x+/d+	Mr-	Mr+	C-	C+	Stato-	Stato+
cm	cm	cm		cm	cm		kg*m	kg*m				
ILN	60.0	114.0	0.526	--	--	--	21541	42073	2	1	Parz.	--
75.0	60.0	114.0	0.526	--	--	--	21541	42073	2	1	Parz.	--
CAMP	60.0	114.0	0.526	--	--	--	21541	42073	2	1	Parz.	--
675.0	60.0	114.0	0.526	--	--	--	21541	42073	2	1	Parz.	--
FLN	60.0	114.0	0.526	--	--	--	21541	42073	2	1	Parz.	--

Verifica a taglio: $\cot(\theta)$ Sin=1.608, $\cot(\theta)$ Cen=1.587, $\cot(\theta)$ Des=1.608 Comb: Sin=(3+4)-III-4 Cen=(3+4)-I-4
Des=2

Sez	Td	VRdns	VRcd	VRsd	VRd	Tpl	Mr	Dx	Staffe	CS
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg*m	cm	cmq/m	
Sin	921	--	129831	129831	129831	0	42073	120.0	20.11	>100
Cen	1051	--	130599	130599	130599	--	--	--	20.50	>100
Des	1231	--	129831	129831	129831	0	21541	120.0	20.11	>100

Trave di fondazione: 9001 [5,13], Pilastrate [--,--] Sez. R: By=40.0 cm Bz=120.0 cm L=750.0 cm
Ln=750.0 cm Terreno=Terreno1 Criterio : CLS_Travi/SettiiFondazione - Verifica a flessione : **Verificato**

X	M-	M+	ΔM-	ΔM+	Afs	Afi	Mr-	Mr+	C-	C+	CS
cm	kg*m	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq	kg*m	kg*m			
ILN	546	--	459	--	10.18	10.18	42315	42315	2	1	42
75.0	1087	--	25	--	10.18	10.18	42315	42315	2	1	38
CAMP	1811	--	186	--	10.18	10.18	42315	42315	2	1	21
675.0	1847	--	211	--	10.18	10.18	42315	42315	2	1	21
FLN	2058	--	--	--	10.18	10.18	42315	42315	2	1	21

X	x-	d-	x-/d-	x+	d+	x+/d+	Mr-	Mr+	C-	C+	Stato-	Stato+
cm	cm	cm		cm	cm		kg*m	kg*m				
ILN	60.0	114.0	0.526	--	--	--	42315	42315	2	1	Parz.	--
75.0	60.0	114.0	0.526	--	--	--	42315	42315	2	1	Parz.	--
CAMP	60.0	114.0	0.526	--	--	--	42315	42315	2	1	Parz.	--
675.0	60.0	114.0	0.526	--	--	--	42315	42315	2	1	Parz.	--
FLN	60.0	114.0	0.526	--	--	--	42315	42315	2	1	Parz.	--

Verifica a taglio: $\cot(\theta)$ Sin=1.608, $\cot(\theta)$ Cen=1.587, $\cot(\theta)$ Des=1.608 Comb: Sin=2 Cen=(3+4)-III-4 Des=(3+4)-VII-3

Sez	Td	VRdns	VRcd	VRsd	VRd	Tpl	Mr	Dx	Staffe	CS
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg*m	cm	cmq/m	
Sin	1235	--	129831	129831	129831	0	42315	120.0	20.11	>100
Cen	1103	--	130599	130599	130599	--	--	--	20.50	>100
Des	935	--	129831	129831	129831	0	42315	120.0	20.11	>100

Trave di fondazione: 9001 [8,5], Pilastrate [--,--] Sez. R: By=40.0 cm Bz=120.0 cm L=300.0 cm Ln=300.0 cm Terreno=Terreno1 Criterio : CLS_Travi/SettiiiFondazione - Verifica a flessione : **Verificato**

X	M-	M+	ΔM-	ΔM+	Afs	Afi	Mr-	Mr+	C-	C+	CS
cm	kg*m	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq	kg*m	kg*m			
ILN	293	226	--	--	10.18	10.18	42315	42315	(3+4)-VII-1	(3+4)-VII-4	>100
30.0	149	39	145	188	10.18	10.18	42315	42315	(3+4)-VII-1	(3+4)-VII-4	>100
CAMP	399	90	247	137	10.18	10.18	42315	42315	2	(3+4)-VII-4	66
270.0	579	-122	66	259	10.18	10.18	42315	42315	2	(3+4)-I-2	66
FLN	646	-89	--	211	10.18	10.18	42315	42315	2	(3+4)-I-2	66

X	x-	d-	x-/d-	x+	d+	x+/d+	Mr-	Mr+	C-	C+	Stato-	Stato+
cm	cm	cm		cm	cm		kg*m	kg*m				
ILN	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	42315	42315	(3+4)-VII-1	(3+4)-VII-4	Parz.	Parz.
30.0	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	42315	42315	(3+4)-VII-1	(3+4)-VII-4	Parz.	Parz.
CAMP	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	42315	42315	2	(3+4)-VII-4	Parz.	Parz.
270.0	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	42315	42315	2	(3+4)-I-2	Parz.	Parz.
FLN	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	42315	42315	2	(3+4)-I-2	Parz.	Parz.

Verifica a taglio: $\cot(\theta)$ Sin=1.608, $\cot(\theta)$ Cen=1.608, $\cot(\theta)$ Des=1.608 Comb: Sin=(3+4)-III-4 Cen=2 Des=(3+4)-VII-4

Sez	Td	VRdns	VRcd	VRsd	VRd	Tpl	Mr	Dx	Staffe	CS
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg*m	cm	cmq/m	
Sin	991	--	129831	129831	129831	0	42315	120.0	20.11	>100
Cen	558	--	129831	129831	129831	--	--	--	20.11	>100
Des	498	--	129831	129831	129831	0	42315	120.0	20.11	>100

Trave di fondazione: 9002 [9,1], Pilastrate [--,--] Sez. R: By=40.0 cm Bz=120.0 cm L=50.0 cm Ln=50.0 cm Terreno=Terreno1 Criterio : CLS_Travi/SettiiiFondazione - Verifica a flessione : **Verificato**

X	M-	M+	ΔM-	ΔM+	Afs	Afi	Mr-	Mr+	C-	C+	CS
cm	kg*m	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq	kg*m	kg*m			
ILN	60	-6	--	231	5.09	10.18	21541	42073	(3+4)-V-3	(3+4)-VII-2	>100

X	M-	M+	ΔM-	ΔM+	Afs	Afi	Mr-	Mr+	C-	C+	CS
5.0	67	-15	--	252	5.09	10.18	21541	42073	(3+4)-V-3	1	>100
CAMP	266	19	--	22	5.09	10.18	21541	42073	(3+4)-VII-3	(3+4)-VII-2	81
45.0	256	30	--	12	5.09	10.18	21541	42073	(3+4)-VII-3	(3+4)-VII-2	84
FLN	244	41	--	--	5.09	10.18	21541	42073	(3+4)-VII-3	(3+4)-VII-2	88

X	x-	d-	x-/d-	x+	d+	x+/d+	Mr-	Mr+	C-	C+	Stato-	Stato+
cm	cm	cm		cm	cm		kg*m	kg*m				
ILN	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	21541	42073	(3+4)-V-3	(3+4)-VII-2	Parz.	Parz.
5.0	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	21541	42073	(3+4)-V-3	1	Parz.	Parz.
CAMP	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	21541	42073	(3+4)-VII-3	(3+4)-VII-2	Parz.	Parz.
45.0	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	21541	42073	(3+4)-VII-3	(3+4)-VII-2	Parz.	Parz.
FLN	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	21541	42073	(3+4)-VII-3	(3+4)-VII-2	Parz.	Parz.

Verifica a taglio: $\cot(\theta) = 1.000$ Comb: (3+4)-III-4

Sez	Td	VRdns	VRcd	VRsd	VRd	Tpl	Mr	Dx	Staffe	CS
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg*m	cm	cmq/m	
Sin	533	--	144769	161444	144769	0	42073	50.0	40.21	>100
Des							21541			

Trave di fondazione: 9002 [1,3], Pilastrate [--,--] Sez. R: By=40.0 cm Bz=120.0 cm L=210.0 cm
Ln=210.0 cm Terreno=Terreno1 Criterio : CLS_Travi/SettiiFondazione - Verifica a flessione : **Verificato**

X	M-	M+	ΔM-	ΔM+	Afs	Afi	Mr-	Mr+	C-	C+	CS
cm	kg*m	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq	kg*m	kg*m			
ILN	2167	22	--	--	5.09	10.18	21541	42073	(3+4)-VII-3	(3+4)-VII-2	9.9
21.0	1952	-1757	215	2139	5.09	10.18	21541	42073	(3+4)-VII-3	(3+4)-III-3	9.9
CAMP	360	210	1807	715	5.09	10.18	21541	42073	(3+4)-VII-3	(3+4)-V-3	9.9
189.0	-70	571	1800	353	5.09	10.18	21541	42073	2	(3+4)-V-3	12
FLN	-550	924	2167	--	5.09	10.18	21541	42073	2	(3+4)-V-3	13

X	x-	d-	x-/d-	x+	d+	x+/d+	Mr-	Mr+	C-	C+	Stato-	Stato+
cm	cm	cm		cm	cm		kg*m	kg*m				
ILN	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	21541	42073	(3+4)-VII-3	(3+4)-VII-2	Parz.	Parz.
21.0	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	21541	42073	(3+4)-VII-3	(3+4)-III-3	Parz.	Parz.
CAMP	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	21541	42073	(3+4)-VII-3	(3+4)-V-3	Parz.	Parz.
189.0	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	21541	42073	2	(3+4)-V-3	Parz.	Parz.
FLN	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	21541	42073	2	(3+4)-V-3	Parz.	Parz.

Verifica a taglio: $\cot(\theta) = 1.300$ Comb: (3+4)-V-3

Sez	Td	VRdns	VRcd	VRsd	VRd	Tpl	Mr	Dx	Staffe	CS
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg*m	cm	cmq/m	
Sin	2745	--	139924	139924	139924	0	42073	210.0	26.81	51
Des							21541			

Trave di fondazione: 9003 [12,8], Pilastrate [--,--] Sez. R: By=40.0 cm Bz=120.0 cm L=50.0 cm Ln=50.0 cm Terreno=Terreno1 Criterio : CLS_Travi/SettiiFondazione - Verifica a flessione : **Verificato**

X	M-	M+	ΔM-	ΔM+	Afs	Afi	Mr-	Mr+	C-	C+	CS
cm	kg*m	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq	kg*m	kg*m			
ILN	57	-16	--	242	10.18	10.18	42315	42315	(3+4)-III-4	1	>100
5.0	63	-14	--	254	10.18	10.18	42315	42315	(3+4)-III-4	1	>100
CAMP	246	-22	--	36	10.18	10.18	42315	42315	(3+4)-III-4	1	>100
45.0	230	--	--	14	10.18	10.18	42315	42315	(3+4)-III-4	1	>100
FLN	215	14	--	--	10.18	10.18	42315	42315	(3+4)-III-4	1	>100

X	x-	d-	x-/d-	x+	d+	x+/d+	Mr-	Mr+	C-	C+	Stato-	Stato +
cm	cm	cm		cm	cm		kg*m	kg*m				
ILN	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	42315	42315	(3+4)-III-4	1	Parz.	Parz.
5.0	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	42315	42315	(3+4)-III-4	1	Parz.	Parz.
CAMP	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	42315	42315	(3+4)-III-4	1	Parz.	Parz.
45.0	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	42315	42315	(3+4)-III-4	1	Parz.	Parz.
FLN	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	42315	42315	(3+4)-III-4	1	Parz.	Parz.

Verifica a taglio: $\cot(\theta) = 1.000$ Comb: (3+4)-VII-3

Sez	Td	VRdns	VRcd	VRsd	VRd	Tpl	Mr	Dx	Staffe	CS
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg*m	cm	cmq/m	
Sin	604	--	144769	161444	144769	0	42315	50.0	40.21	>100
Des							42315			

Trave di fondazione: 9003 [8,7], Pilastrate [--,--] Sez. R: By=40.0 cm Bz=120.0 cm L=210.0 cm
Ln=210.0 cm Terreno=Terreno1 Criterio : CLS_Travi/SettiiFondazione - Verifica a flessione : **Verificato**

X	M-	M+	ΔM -	ΔM +	Afs	Afi	Mr-	Mr+	C-	C+	CS
cm	kg*m	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq	kg*m	kg*m			
ILN	2067	--	--	--	10.18	10.18	42315	42315	(3+4)-III-4	1	20
21.0	1871	-1669	196	2057	10.18	10.18	42315	42315	(3+4)-III-4	(3+4)-V-4	20
CAMP	324	-856	1743	1742	10.18	10.18	42315	42315	(3+4)-III-4	(3+4)-I-4	20
189.0	-72	562	1811	324	10.18	10.18	42315	42315	2	(3+4)-I-4	24
FLN	-556	886	2181	--	10.18	10.18	42315	42315	2	(3+4)-I-4	26

X	x-	d-	x-/d-	x+	d+	x+/d+	Mr-	Mr+	C-	C+	Stato-	Stato +
cm	cm	cm		cm	cm		kg*m	kg*m				
ILN	60.0	114.0	0.526	--	--	--	42315	42315	(3+4)-III-4	1	Parz.	--
21.0	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	42315	42315	(3+4)-III-4	(3+4)-V-4	Parz.	Parz.
CAMP	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	42315	42315	(3+4)-III-4	(3+4)-I-4	Parz.	Parz.
189.0	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	42315	42315	2	(3+4)-I-4	Parz.	Parz.
FLN	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	42315	42315	2	(3+4)-I-4	Parz.	Parz.

Verifica a taglio: $\cot(\theta) = 1.000$ Comb: (3+4)-I-4

Sez	Td	VRdns	VRcd	VRsd	VRd	Tpl	Mr	Dx	Staffe	CS
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg*m	cm	cmq/m	
Sin	2633	--	144769	161444	144769	0	42315	210.0	40.21	55
Des							42315			

Trave di fondazione: 9004 [17,13], Pilastrate [--,--] Sez. R: By=40.0 cm Bz=120.0 cm L=50.0 cm
Ln=50.0 cm Terreno=Terreno1 Criterio : CLS_Travi/SettiiFondazione - Verifica a flessione : **Verificato**

X	M-	M+	ΔM -	ΔM +	Afs	Afi	Mr-	Mr+	C-	C+	CS
cm	kg*m	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq	kg*m	kg*m			
ILN	--	1787	--	3496	10.18	10.18	42315	42315	1	2	8.0
5.0	--	1813	--	3612	10.18	10.18	42315	42315	1	2	7.8
CAMP	--	2797	--	279	10.18	10.18	42315	42315	1	2	14
45.0	--	2935	--	141	10.18	10.18	42315	42315	1	2	14
FLN	--	3076	--	--	10.18	10.18	42315	42315	1	2	14

X	x-	d-	x-/d-	x+	d+	x+/d+	Mr-	Mr+	C-	C+	Stato-	Stato +
cm	cm	cm		cm	cm		kg*m	kg*m				
ILN	--	--	--	60.0	114.0	0.526	42315	42315	1	2	--	Parz.
5.0	--	--	--	60.0	114.0	0.526	42315	42315	1	2	--	Parz.
CAMP	--	--	--	60.0	114.0	0.526	42315	42315	1	2	--	Parz.
45.0	--	--	--	60.0	114.0	0.526	42315	42315	1	2	--	Parz.

X	x-	d-	x-/d-	x+	d+	x+/d+	Mr-	Mr+	C-	C+	Stato-	Stato+
FLN	--	--	--	60.0	114.0	0.526	42315	42315	1	2	--	Parz.

Verifica a taglio: $\cot(\theta) = 1.000$ Comb: 2

Sez	Td	VRdns	VRcd	VRsd	VRd	Tpl	Mr	Dx	Staffe	CS
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg*m	cm	cmq/m	
Sin	2851	--	144769	161444	144769	0	42315	50.0	40.21	51
Des							42315			

Trave di fondazione: 9004 [13,15], Pilastrate [--,--] Sez. R: By=40.0 cm Bz=120.0 cm L=210.0 cm

Ln=210.0 cm Terreno=Terreno1 Criterio : CLS_Travi/SettiiFondazione - Verifica a flessione : **Verificato**

X	M-	M+	$\Delta M-$	$\Delta M+$	Afs	Afi	Mr-	Mr+	C-	C+	CS
cm	kg*m	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq	kg*m	kg*m			
ILN	--	1887	--	5011	10.18	10.18	42315	42315	1	(3+4)-VII-3	6.1
21.0	--	2387	--	4882	10.18	10.18	42315	42315	1	(3+4)-VII-3	5.8
CAMP	--	7297	--	--	10.18	10.18	42315	42315	1	(3+4)-III-3	5.8
189.0	--	7231	--	--	10.18	10.18	42315	42315	1	(3+4)-III-3	5.9
FLN	--	7129	--	--	10.18	10.18	42315	42315	1	(3+4)-III-4	5.9

X	x-	d-	x-/d-	x+	d+	x+/d+	Mr-	Mr+	C-	C+	Stato-	Stato+
cm	cm	cm		cm	cm		kg*m	kg*m				
ILN	--	--	--	60.0	114.0	0.526	42315	42315	1	(3+4)-VII-3	--	Parz.
21.0	--	--	--	60.0	114.0	0.526	42315	42315	1	(3+4)-VII-3	--	Parz.
CAMP	--	--	--	60.0	114.0	0.526	42315	42315	1	(3+4)-III-3	--	Parz.
189.0	--	--	--	60.0	114.0	0.526	42315	42315	1	(3+4)-III-3	--	Parz.
FLN	--	--	--	60.0	114.0	0.526	42315	42315	1	(3+4)-III-4	--	Parz.

Verifica a taglio: $\cot(\theta) = 1.000$ Comb: (3+4)-I-3

Sez	Td	VRdns	VRcd	VRsd	VRd	Tpl	Mr	Dx	Staffe	CS
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg*m	cm	cmq/m	
Sin	3560	--	144769	161444	144769	0	42315	210.0	40.21	41
Des							42315			

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 ($N_x = s_{xx} \cdot \text{spessore}$)
Ny [kg]	Sforzo in direzione y locale per metro lineare ($N_y = s_{yy} \cdot \text{spessore}$)
Nxy [kg]	Sforzo tagliante locale per metro lineare ($N_{xy} = s_{xy} \cdot \text{spessore}$)
Mx [kg*m]	Momento in direzione x locale per metro lineare
My [kg*m]	Momento in direzione y locale per metro lineare
Mxy [kg*m]	Momento torcente locale per metro lineare
Ax [mq]	Armatura totale pannello in direzione x locale ⁽¹⁾
Ay [mq]	Armatura totale pannello in direzione y locale ⁽¹⁾

ε_c	Deformazione nel cls ⁽²⁾
ε_f	Deformazione nell'acciaio ⁽²⁾
Massimi	Armature massime riscontrate nel muro
Massimo	massima sigma ideale riscontrata nel muro
$\sigma_{id+}, \sigma_{id-}$ [kg/cmq]	$(\sigma_x^2 + \sigma_y^2 - \sigma_x \sigma_y + 3 \tau_{xy}^2)^{1/2}$ Tensioni ideali ai lembi della lastra (Acciaio)
$\sigma_{id+}, \sigma_{id-}$ [kg/cmq]	$(\sigma_x^2 + \sigma_y^2 - \sigma_x \sigma_y + 3 \tau_{xy}^2)^{1/2}$ Tensioni ideali ai lembi della lastra (Legno)
Fatt.Ampl.Sisma	Fattore moltiplicativo di gruppo per le azioni sismiche (solo se diverso da 1.0)
Cs	Coefficiente di sicurezza definito dal rapporto $ M_r(N) / M_d $ ($M_r(N)$ =Momento resistente corrispondente allo sforzo normale N, M_d =momento agente), quando richiesto dal criterio di verifica
ζ_E	Livello di sicurezza sismico definito come rapporto tra l'accelerazione sopportabile e l'accelerazione di progetto, quando richiesto dal criterio di verifica

Note Verifica muri:

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

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

Muro [Platea]: 1 - Nodi: [8-5-13-2-1-3-4-14-15-16-6-7]Pann=210Spess.=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	50	6555	-1479	-185	-1339	118	16.08	15.39	(3+4)-I-3	5.7
2	1083	5915	-1069	-266	-1535	79	16.08	15.39	(3+4)-I-3	5.2
3	1622	5436	-423	-296	-1707	51	16.08	15.39	(3+4)-I-3	4.8
4	1909	4984	-337	-311	-1834	49	16.08	15.39	(3+4)-I-3	4.5
5	2066	4664	-214	-325	-1924	53	16.08	15.39	(3+4)-I-3	4.3
6	2040	4360	79	-271	-1942	81	16.08	15.39	(3+4)-I-3	4.3
7	1946	3837	326	-321	-2001	86	16.08	15.39	(3+4)-I-3	4.2
8	1959	3843	757	-326	-2117	86	16.08	15.39	(3+4)-I-3	3.9
9	2014	4007	1232	-327	-2226	105	16.08	15.39	(3+4)-I-3	3.7
10	2211	4546	1732	-338	-2301	139	16.08	15.39	(3+4)-I-3	3.5
11	2734	5641	2219	-395	-2328	171	16.08	15.39	(3+4)-I-3	3.4
12	4178	8100	2727	-432	-2160	228	16.08	15.39	(3+4)-III-3	3.4
13	6999	4017	4568	-288	-2901	301	16.08	15.39	(3+4)-I-3	2.7
14	-1965	-2337	-1041	-397	-3510	370	16.08	15.39	(3+4)-V-3	2.5
15	-3160	-3352	-1058	-449	-3933	258	16.08	15.39	(3+4)-V-3	2.3
16	-3713	-3702	-1203	-469	-4111	175	16.08	15.39	(3+4)-V-3	2.3
17	-3131	-4798	-537	-533	-4198	-270	16.08	15.39	(3+4)-III-3	2.2
18	-2956	-1200	2420	-148	-2407	-797	16.08	15.39	(3+4)-III-3	3.0
19	-2493	-3536	-449	106	-1297	168	16.08	15.39	(3+4)-V-3	6.7
20	-2366	-3864	-1170	162	-515	361	16.08	15.39	(3+4)-VII-3	11
21	-1754	-2908	-1505	33	-544	195	16.08	15.39	(3+4)-III-1	13
22	-1838	-1619	-1253	-54	-744	209	16.08	15.39	(3+4)-III-1	10
23	-1400	-1881	-855	-53	-760	127	16.08	15.39	(3+4)-III-1	11
24	-591	-1834	1982	133	784	-215	16.08	15.39	(3+4)-III-3	9.6
25	486	-278	3544	155	1061	-283	16.08	15.39	(3+4)-I-3	6.9
26	1305	2376	3627	199	1318	-293	16.08	15.39	(3+4)-I-3	5.5
27	220	2822	1838	230	1497	-197	16.08	15.39	(3+4)-I-3	5.2
28	303	2651	1174	230	1625	-169	16.08	15.39	(3+4)-I-3	4.9
29	282	2187	534	211	1620	-123	16.08	15.39	(3+4)-I-3	5.1
30	266	1624	8	189	1519	-90	16.08	15.39	(3+4)-III-3	5.6
31	260	853	-512	164	1358	-59	16.08	15.39	(3+4)-III-3	6.5
32	203	-101	-1149	133	1104	-28	16.08	15.39	(3+4)-III-3	8.2
33	-321	-1108	-3303	124	761	130	16.08	15.39	(3+4)-V-3	11
34	604	-2419	-3879	32	400	108	16.08	15.39	(3+4)-V-3	19
35	731	-406	-3318	101	197	-236	16.08	15.39	(3+4)-I-3	22
36	688	1129	-3861	246	-82	-214	16.08	15.39	(3+4)-I-3	21
37	-1437	2582	-5781	412	-278	159	16.08	15.39	(3+4)-I-3	17
38	-1136	5443	-3364	-69	-906	166	16.08	15.39	(3+4)-I-3	7.9
39	-2642	-4032	-6	-485	-4285	138	16.08	15.39	(3+4)-V-4	2.2
40	-3427	-3490	735	-443	-4006	-215	16.08	15.39	(3+4)-III-3	2.3
41	-1525	-2364	959	-401	-3564	-339	16.08	15.39	(3+4)-I-4	2.5
42	7712	4146	-5054	-282	-2904	-272	16.08	15.39	(3+4)-VII-4	2.7
43	4377	8075	-3455	-438	-2159	-217	16.08	15.39	(3+4)-VII-4	3.4
44	2817	5763	-2600	-398	-2300	-167	16.08	15.39	(3+4)-VII-4	3.4
45	2266	4580	-2103	-337	-2281	-142	16.08	15.39	(3+4)-V-4	3.5
46	2041	4046	-1572	-323	-2207	-112	16.08	15.39	(3+4)-V-4	3.7
47	1969	3890	-1072	-322	-2098	-93	16.08	15.39	(3+4)-V-4	4.0
48	1940	3881	-620	-318	-1979	-94	16.08	15.39	(3+4)-V-4	4.2
49	1999	4393	-347	-279	-1915	-97	16.08	15.39	(3+4)-V-4	4.3
50	2037	4695	-228	-320	-1891	-79	16.08	15.39	(3+4)-V-4	4.3
51	1885	5007	-84	-302	-1799	-73	16.08	15.39	(3+4)-V-4	4.5
52	1603	5439	236	-285	-1669	-72	16.08	15.39	(3+4)-V-4	4.8
53	1080	5901	472	-254	-1495	-94	16.08	15.39	(3+4)-V-4	5.3
54	69	6444	1312	-166	-1301	-128	16.08	15.39	(3+4)-V-4	5.8
55	-1015	5405	3094	-62	-887	-167	16.08	15.39	(3+4)-V-4	8.0
56	-1344	2617	5430	422	-281	-147	16.08	15.39	(3+4)-V-4	17
57	750	1184	3578	252	-86	227	16.08	15.39	(3+4)-V-4	20

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
58	769	-340	3076	104	197	247	16.08	15.39	(3+4)-V-4	21
59	617	-2337	3636	31	391	-95	16.08	15.39	(3+4)-III-4	20
60	-305	-941	3047	122	754	-107	16.08	15.39	(3+4)-III-4	11
61	296	43	946	127	1085	48	16.08	15.39	(3+4)-VII-4	8.2
62	315	912	281	160	1339	80	16.08	15.39	(3+4)-VII-4	6.4
63	327	1669	-214	185	1510	122	16.08	15.39	(3+4)-V-4	5.5
64	345	2217	-735	208	1625	156	16.08	15.39	(3+4)-V-4	5.0
65	361	2648	-1353	230	1649	187	16.08	15.39	(3+4)-V-4	4.8
66	323	2884	-2025	236	1523	223	16.08	15.39	(3+4)-V-4	5.1
67	1402	2524	-3785	201	1341	321	16.08	15.39	(3+4)-V-4	5.4
68	727	-408	-3703	153	1086	316	16.08	15.39	(3+4)-V-4	6.7
69	-298	-2011	-2341	130	804	266	16.08	15.39	(3+4)-VII-4	9.0
70	-2114	-1719	1027	-39	-784	-184	16.08	15.39	(3+4)-VII-1	9.9
71	-2066	-1488	1636	-42	-752	-274	16.08	15.39	(3+4)-VII-1	9.3
72	-1736	-2852	1714	33	-544	-231	16.08	15.39	(3+4)-VII-1	13
73	-2493	-3912	612	160	-524	-293	16.08	15.39	(3+4)-III-3	12
74	-2548	-3596	-1193	65	-1323	197	16.08	15.39	(3+4)-V-3	6.5
75	-3014	-1137	-2759	-148	-2420	866	16.08	15.39	(3+4)-VII-4	2.9
76	-3272	-4866	242	-534	-4252	359	16.08	15.39	(3+4)-VII-4	2.2
77	-2436	-2596	-665	-259	-2305	201	16.08	15.39	(3+4)-V-3	3.9
78	-2026	-2370	63	-45	-714	87	16.08	15.39	(3+4)-VII-4	12
79	-3029	-2694	-356	-364	-2299	-145	16.08	15.39	(3+4)-III-3	4.0
80	-2909	-2528	-1340	-137	-762	267	16.08	15.39	(3+4)-VII-3	9.4
81	-3219	-2682	-988	-286	-2482	173	16.08	15.39	(3+4)-V-3	3.7
82	-2545	-2592	-804	-83	-855	153	16.08	15.39	(3+4)-VII-3	9.6
83	-195	-1326	2334	-11	-409	-129	16.08	15.39	(3+4)-II-4	18
84	-389	-2172	431	-241	-1948	212	16.08	15.39	(3+4)-V-3	4.5
85	2504	4253	1438	-224	-1837	15	16.08	15.39	(3+4)-I-3	4.7
86	2119	3705	1076	-220	-1712	8	16.08	15.39	(3+4)-I-3	5.1
87	1957	3460	609	-132	-1074	-91	16.08	15.39	(3+4)-I-3	7.5
88	2254	4042	881	-138	-1240	-80	16.08	15.39	(3+4)-I-3	6.6
89	433	2665	536	167	1227	-178	16.08	15.39	(3+4)-III-3	6.3
90	906	3096	571	99	609	-183	16.08	15.39	(3+4)-III-3	11
91	1836	3849	738	-54	-647	-132	16.08	15.39	(3+4)-I-3	11
92	2	946	-1748	79	291	141	16.08	15.39	(3+4)-III-2	21
93	1610	3279	499	-19	-392	-168	16.08	15.39	(3+4)-I-3	16
94	415	2728	2703	-73	-919	146	16.08	15.39	(3+4)-VII-3	8.3
95	924	2852	2772	-181	-1706	271	16.08	15.39	(3+4)-V-3	4.5
96	2217	5495	3816	-90	-1120	-74	16.08	15.39	(3+4)-III-3	7.1
97	364	563	2664	-189	-1389	203	16.08	15.39	(3+4)-V-3	5.8
98	785	5917	-633	-108	-1148	212	16.08	15.39	(3+4)-VII-3	6.1
99	192	5974	370	-87	-1068	254	16.08	15.39	(3+4)-VII-3	6.3
100	3259	6832	2072	-177	-1713	61	16.08	15.39	(3+4)-III-3	4.6
101	1937	5322	1864	-36	-767	-91	16.08	15.39	(3+4)-III-3	9.9
102	3109	5042	1741	-243	-1895	31	16.08	15.39	(3+4)-I-3	4.4
103	2507	4957	1185	-140	-1324	-39	16.08	15.39	(3+4)-III-3	6.2
104	1654	4574	1329	-35	-642	-112	16.08	15.39	(3+4)-I-4	11
105	1465	2897	4297	1	-429	-186	16.08	15.39	(3+4)-I-4	14
106	1224	2655	3878	89	403	-221	16.08	15.39	(3+4)-III-3	14
107	1423	1149	4346	3	-323	-175	16.08	15.39	(3+4)-I-4	18
108	1032	4106	3457	104	18	-218	16.08	15.39	(3+4)-I-4	30
109	845	3958	1689	123	547	-183	16.08	15.39	(3+4)-III-3	12
110	1028	4436	2522	70	296	-169	16.08	15.39	(3+4)-III-3	18
111	-273	2028	-1216	66	153	150	16.08	15.39	(3+4)-I-1	30
112	990	3377	1900	185	928	-219	16.08	15.39	(3+4)-III-3	7.6
113	-41	1528	-1715	71	227	156	16.08	15.39	(3+4)-I-1	24
114	379	3273	1130	186	1204	-204	16.08	15.39	(3+4)-III-3	6.2
115	908	3601	1097	127	621	-194	16.08	15.39	(3+4)-III-3	11
116	884	343	-2287	93	366	-251	16.08	15.39	(3+4)-I-3	15
117	723	1342	-859	87	612	-215	16.08	15.39	(3+4)-I-3	11
118	699	885	-1116	61	510	-249	16.08	15.39	(3+4)-I-3	12
119	384	912	-992	149	878	-143	16.08	15.39	(3+4)-III-3	9.0
120	738	-276	-1593	103	506	-35	16.08	15.39		2
121	251	-65	-1784	82	359	143	16.08	15.39	(3+4)-III-2	18

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
122	290	-626	-1676	85	377	130	16.08	15.39	(3+4)-III-2	19
123	379	1443	-469	142	1079	-137	16.08	15.39	(3+4)-III-3	7.5
124	424	2079	30	155	1180	-158	16.08	15.39	(3+4)-III-3	6.7
125	736	1804	-445	88	626	-205	16.08	15.39	(3+4)-I-3	11
126	849	2519	72	81	590	-181	16.08	15.39	(3+4)-III-3	12
127	672	1906	-2244	12	-182	-231	16.08	15.39	(3+4)-I-3	22
128	335	2319	-3319	127	-389	-164	16.08	15.39	(3+4)-I-3	16
129	634	3434	-2055	-72	-723	-89	16.08	15.39	(3+4)-I-3	11
130	980	5082	-1191	-208	-1481	125	16.08	15.39	(3+4)-I-3	5.3
131	400	4599	-1640	-151	-1113	88	16.08	15.39	(3+4)-I-3	7.1
132	362	4826	-1654	-132	-1190	118	16.08	15.39	(3+4)-I-3	6.5
133	-308	4846	-2869	-0	-879	116	16.08	15.39	(3+4)-I-3	8.6
134	1646	3086	271	-127	-872	-115	16.08	15.39	(3+4)-I-3	8.9
135	1843	3516	677	-222	-1559	6	16.08	15.39	(3+4)-I-3	5.6
136	846	2468	-1038	-75	-362	-192	16.08	15.39	(3+4)-I-3	16
137	1259	2882	-259	-123	-659	-141	16.08	15.39	(3+4)-I-3	11
138	1679	4372	-205	-280	-1721	90	16.08	15.39	(3+4)-I-3	4.8
139	1343	4692	-568	-247	-1589	124	16.08	15.39	(3+4)-I-3	5.0
140	1597	3512	-15	-228	-1398	19	16.08	15.39	(3+4)-I-3	6.2
141	946	4194	-820	-209	-1260	59	16.08	15.39	(3+4)-I-3	6.5
142	1272	3757	-507	-220	-1336	56	16.08	15.39	(3+4)-I-3	6.3
143	1033	3442	-962	-137	-929	-52	16.08	15.39	(3+4)-I-3	8.9
144	-764	-2497	-1914	-50	-679	208	16.08	15.39	(3+4)-V-3	11
145	-2219	-2723	445	-266	-2364	-153	16.08	15.39	(3+4)-I-4	3.9
146	-3076	-2612	828	-134	-788	-200	16.08	15.39	(3+4)-III-3	9.8
147	-3096	-2788	62	-367	-2345	239	16.08	15.39	(3+4)-VII-4	3.8
148	-1948	-2771	-1021	-82	-842	186	16.08	15.39	(3+4)-V-3	9.5
149	-2564	-2914	-643	-288	-2579	139	16.08	15.39	(3+4)-VII-3	3.6
150	19	-2261	-1141	-245	-1981	-172	16.08	15.39	(3+4)-I-4	4.5
151	-1136	-1456	142	-14	-446	-134	16.08	15.39	(3+4)-VII-1	16
152	2184	3715	-1401	-215	-1695	36	16.08	15.39	(3+4)-V-4	5.0
153	2588	4258	-1783	-217	-1804	34	16.08	15.39	(3+4)-V-4	4.7
154	2384	4034	-1449	-132	-1209	112	16.08	15.39	(3+4)-V-4	6.6
155	2055	3452	-1150	-128	-1058	121	16.08	15.39	(3+4)-V-4	7.4
156	519	2682	-734	168	1243	205	16.08	15.39	(3+4)-VII-4	6.1
157	1993	3840	-1008	-51	-634	164	16.08	15.39	(3+4)-V-4	11
158	1734	3269	-762	-17	-380	198	16.08	15.39	(3+4)-V-4	15
159	-226	1050	1963	80	270	-193	16.08	15.39	(3+4)-V-1	20
160	1035	3009	-784	102	629	233	16.08	15.39	(3+4)-V-4	10
161	1693	2994	-4485	3	-396	223	16.08	15.39	(3+4)-V-3	14
162	1414	2797	-4055	95	445	255	16.08	15.39	(3+4)-VII-4	13
163	1206	4199	-3643	113	75	250	16.08	15.39	(3+4)-V-3	26
164	1646	1243	-4511	-5	-313	213	16.08	15.39	(3+4)-V-3	17
165	952	3907	-1898	139	667	219	16.08	15.39	(3+4)-VII-4	9.8
166	1151	4435	-2728	70	369	209	16.08	15.39	(3+4)-VII-4	15
167	1092	3351	-2066	191	1007	250	16.08	15.39	(3+4)-V-4	7.0
168	-575	1917	1380	64	149	-172	16.08	15.39	(3+4)-V-2	28
169	466	3283	-1313	190	1269	230	16.08	15.39	(3+4)-V-4	5.9
170	996	3572	-1306	135	702	227	16.08	15.39	(3+4)-VII-4	9.4
171	-311	1613	1898	73	223	-180	16.08	15.39	(3+4)-VII-2	22
172	2214	3193	-4485	-72	-923	152	16.08	15.39	(3+4)-V-3	8.2
173	1319	2906	-2826	-181	-1703	-227	16.08	15.39	(3+4)-I-4	4.6
174	2256	962	-4379	-194	-1442	89	16.08	15.39	(3+4)-V-3	6.0
175	2513	5455	-4015	-81	-1072	144	16.08	15.39	(3+4)-V-4	6.9
176	2638	5517	-1945	-113	-1215	74	16.08	15.39	(3+4)-V-4	6.5
177	519	5922	-1188	-82	-1022	-214	16.08	15.39	(3+4)-III-4	6.8
178	2147	5147	-2087	-24	-677	156	16.08	15.39	(3+4)-V-4	10
179	1248	6983	69	-156	-1449	-238	16.08	15.39	(3+4)-III-4	4.9
180	2026	4433	-1355	-33	-608	149	16.08	15.39	(3+4)-V-4	11
181	3228	5172	-1803	-232	-1839	4	16.08	15.39	(3+4)-VII-4	4.6
182	2659	4797	-1719	-129	-1251	99	16.08	15.39	(3+4)-V-4	6.3
183	825	1425	607	82	564	246	16.08	15.39	(3+4)-V-4	11
184	798	952	888	61	479	277	16.08	15.39	(3+4)-V-4	12
185	715	-221	1582	99	495	37	16.08	15.39	2	18

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
186	481	918	762	145	844	193	16.08	15.39	(3+4)-V-4	8.8
187	938	413	2156	92	359	274	16.08	15.39	(3+4)-V-4	15
188	174	-539	1911	84	362	-180	16.08	15.39	(3+4)-V-1	17
189	98	31	2021	82	360	-195	16.08	15.39	(3+4)-V-1	17
190	525	2115	-249	150	1163	185	16.08	15.39	(3+4)-VII-4	6.6
191	480	1504	231	139	1045	167	16.08	15.39	(3+4)-VII-4	7.5
192	972	2454	-298	81	576	231	16.08	15.39	(3+4)-V-4	11
193	849	1848	194	85	586	234	16.08	15.39	(3+4)-V-4	11
194	410	2347	3022	131	-388	189	16.08	15.39	(3+4)-V-4	15
195	737	1963	2087	13	-193	252	16.08	15.39	(3+4)-V-4	20
196	678	3451	1944	-70	-723	111	16.08	15.39	(3+4)-V-4	10
197	-236	4064	3586	-101	-815	-162	16.08	15.39	(3+4)-I-4	8.9
198	989	5075	561	-188	-1454	-118	16.08	15.39	(3+4)-V-4	5.4
199	386	4805	1558	-90	-1168	-107	16.08	15.39	(3+4)-V-4	6.7
200	381	3824	2515	-196	-1018	-163	16.08	15.39	(3+4)-I-4	7.4
201	1887	3544	-979	-218	-1550	36	16.08	15.39	(3+4)-V-4	5.5
202	1723	3091	-777	-125	-871	143	16.08	15.39	(3+4)-V-4	8.7
203	1328	2822	-19	-122	-671	166	16.08	15.39	(3+4)-V-4	11
204	918	2517	777	-70	-380	213	16.08	15.39	(3+4)-V-4	15
205	1342	4710	144	-239	-1567	-118	16.08	15.39	(3+4)-V-4	5.1
206	1674	4393	-259	-271	-1700	-89	16.08	15.39	(3+4)-V-4	4.8
207	971	4209	583	-193	-1252	-47	16.08	15.39	(3+4)-V-4	6.6
208	1076	3464	714	-124	-931	75	16.08	15.39	(3+4)-V-4	8.7
209	1295	3781	40	-215	-1329	-36	16.08	15.39	(3+4)-V-4	6.4
210	1627	3541	-480	-223	-1392	21	16.08	15.39	(3+4)-V-4	6.2
Massimi/minimi										
1							16.08			
1								15.39		
76										2.2

Muro : 3 - Nodi: [1-2-103-102], Pann.X=8, Pann.Y=6Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C20/25: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pann.	Nx kg	Ny kg	Nxy kg	Mx kg*m	My kg*m	Mxy kg*m	Ax cmq	Ay cmq	C	Cs
1	-148	-5257	614	265	3072	131	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.0
2	109	-6192	547	25	1553	-42	12.32	20.11	(3+4)-III-3	6.0
3	-9	-4792	294	-7	-508	-87	12.32	20.11	(3+4)-I-2	16
4	-32	-11987	437	-33	-875	-71	12.32	20.11	2	11
5	-80	-12266	-14	-44	-1617	12	12.32	20.11	2	6.2
6	514	-7639	-214	-71	-2370	111	12.32	20.11	(3+4)-III-3	3.9
7	-129	-5812	1237	330	2960	52	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.2
8	135	-6015	1356	107	1524	-22	12.32	20.11	(3+4)-III-3	6.2
9	169	-4398	800	-34	-507	-95	12.32	20.11	(3+4)-I-2	16
10	613	-10962	1464	-108	-830	-52	12.32	20.11	2	11
11	480	-7336	468	-159	-1429	111	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.3
12	-284	-7707	322	-240	-2389	168	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.8
13	-237	-5645	1761	334	2878	11	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.3
14	194	-5810	1822	119	1499	-37	12.32	20.11	(3+4)-III-3	6.2
15	348	-4074	1171	-54	-508	-99	12.32	20.11	(3+4)-I-2	15
16	1178	-9833	2538	-161	-761	-48	12.32	20.11	2	12
17	684	-6693	1199	-240	-1340	137	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.5
18	155	-7115	788	-317	-2285	230	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.8
19	-328	-5311	2166	324	2810	-27	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.3
20	219	-5368	2187	107	1484	-61	12.32	20.11	(3+4)-III-3	6.2
21	494	-3714	1442	-71	-513	-103	12.32	20.11	(3+4)-I-2	15
22	1614	-8478	3425	-188	-681	-58	12.32	20.11	2	13
23	945	-5652	1750	-286	-1229	162	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.9
24	804	-5705	1130	-357	-2104	282	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.0

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
25	-353	-4865	2474	313	2742	-65	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.4
26	149	-4830	2468	91	1473	-116	12.32	20.11	(3+4)-III-3	5.9
27	621	-3301	1634	-67	-521	-110	12.32	20.11	(3+4)-I-2	15
28	2043	-6936	3928	-196	-585	-72	12.32	20.11	2	15
29	1239	-4437	2018	-333	-1080	186	12.32	20.11	(3+4)-I-3	7.4
30	1578	-4214	1396	-400	-1892	352	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.2
31	-388	-4409	2704	300	2662	-108	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.4
32	199	-4270	2657	81	1462	-165	12.32	20.11	(3+4)-III-3	5.8
33	598	-4058	2526	-101	611	-143	12.32	20.11	(3+4)-III-3	12
34	2579	-5420	4093	-189	-476	-93	12.32	20.11	2	17
35	1588	-3401	2026	-402	-882	191	12.32	20.11	(3+4)-I-3	8.7
36	2219	-2862	1629	-495	-1661	405	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.5
37	-515	-3919	2818	289	2569	-154	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.4
38	366	-3807	2747	84	1455	-211	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.6
39	728	-3619	2540	-94	665	-201	12.32	20.11	(3+4)-III-3	11
40	1440	-2917	2259	-294	19	-103	12.32	20.11	(3+4)-III-4	15
41	1535	-2649	1963	-517	-636	125	12.32	20.11	(3+4)-I-3	9.2
42	2615	-2507	1681	-725	-1384	436	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.0
43	-195	-3604	2931	292	2459	-186	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.5
44	440	-3501	2765	111	1445	-259	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.5
45	923	-2925	2396	-70	718	-252	12.32	20.11	(3+4)-I-3	9.6
46	1703	-2150	2079	-246	112	-195	12.32	20.11	(3+4)-III-4	13
47	2302	-1282	1663	-513	-364	-47	12.32	20.11	(3+4)-III-4	10
48	1170	167	1645	-855	-864	353	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.9
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
1										3.0

Muro : 4 - Nodi: [3-4-105-104], Pann.X=8, 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	1126	-4615	-496	182	2591	315	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.2
2	162	-3734	-8	-9	1558	18	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.9
3	77	-4087	90	7	704	-3	12.32	20.11	(3+4)-I-3	13
4	-312	-12341	62	12	332	-4	12.32	20.11	2	30
5	91	-5732	-147	19	679	-116	12.32	20.11	(3+4)-I-2	12
6	669	-3825	-83	2	1036	-122	12.32	20.11	(3+4)-I-2	8.1
7	532	-3087	-460	202	2445	256	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.4
8	-46	-3401	190	37	1562	72	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.7
9	-32	-3722	287	23	705	23	12.32	20.11	(3+4)-I-3	13
10	21	-11556	255	76	318	-12	12.32	20.11	2	31
11	65	-5920	-560	97	672	-211	12.32	20.11	(3+4)-I-2	11
12	-331	-5140	238	72	1056	-213	12.32	20.11	(3+4)-I-2	7.5
13	-109	-2455	43	223	2376	217	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.6
14	-183	-3049	355	81	1552	98	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.6
15	-25	-3350	453	49	695	43	12.32	20.11	(3+4)-I-3	13
16	230	-6695	-102	165	75	-38	12.32	20.11	(3+4)-I-2	30
17	233	-6352	-638	220	630	-255	12.32	20.11	(3+4)-I-2	11
18	-989	-5750	205	202	1132	-243	12.32	20.11	(3+4)-I-2	6.9
19	-293	-2115	445	241	2344	192	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.6
20	-216	-2700	552	116	1537	114	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.6
21	-37	-2981	592	77	685	62	12.32	20.11	(3+4)-I-3	12
22	353	-6613	26	252	29	-19	12.32	20.11	(3+4)-I-2	22
23	334	-6492	-564	373	532	-287	12.32	20.11	(3+4)-III-1	9.2
24	-1597	-6238	131	381	1235	-284	12.32	20.11	(3+4)-I-2	6.3
25	-366	-1897	754	256	2330	172	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.7

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
26	-249	-2387	756	145	1523	125	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.6
27	-65	-2623	725	104	678	83	12.32	20.11	(3+4)-I-3	12
28	788	-9829	1238	323	189	63	12.32	20.11	2	16
29	497	-6902	-356	547	452	-279	12.32	20.11	(3+4)-III-1	7.3
30	-2265	-6815	-25	621	1348	-321	12.32	20.11	(3+4)-I-2	5.8
31	-394	-1728	1025	268	2327	160	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.7
32	-275	-2113	948	168	1512	136	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.6
33	-106	-2285	850	129	672	105	12.32	20.11	(3+4)-I-3	12
34	962	-9206	1720	390	148	115	12.32	20.11	2	12
35	790	-7455	23	730	383	-234	12.32	20.11	(3+4)-I-2	6.2
36	-2745	-7732	-265	927	1473	-349	12.32	20.11	(3+4)-I-2	5.0
37	-385	-1585	1275	277	2332	148	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.7
38	-282	-1875	1133	185	1505	144	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.6
39	-52	-1976	976	150	670	127	12.32	20.11	(3+4)-I-3	12
40	972	-8480	2217	437	114	175	12.32	20.11	2	9.8
41	399	-7423	782	886	276	-133	12.32	20.11	(3+4)-I-2	5.9
42	-2671	-9212	-601	1311	1588	-355	12.32	20.11	(3+4)-I-2	3.8
43	-248	-1652	1302	283	2340	135	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.7
44	-109	-1679	1317	194	1502	145	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.6
45	57	-6716	3066	256	247	299	12.32	20.11	2	11
46	228	-7670	2709	469	78	228	12.32	20.11	2	8.7
47	132	-9276	2777	937	182	88	12.32	20.11	2	5.9
48	1038	-15091	-1142	1721	1305	-220	12.32	20.11	2	3.1
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
48										3.1

Muro : 5 - Nodi : [102-104-105-103]Pann=51Spess.=30 cm, Terreno=---,Criterio=CLS_Solettone,
Materiale=C20/25: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	938	916	-47	2036	195	-45	20.11	15.39	2	3.9
2	662	1842	-12	2278	284	-3	20.11	15.39	2	3.6
3	369	2872	16	2489	351	-13	20.11	15.39	2	3.3
4	-267	3176	-1084	2590	489	-178	20.11	15.39	(3+4)-I-2	3.0
5	-2710	3917	-835	2890	604	-169	20.11	15.39	(3+4)-I-2	2.8
6	-8678	1167	-618	2867	770	-116	20.11	15.39	(3+4)-I-2	3.1
7	-12888	-4198	2560	-2011	-476	820	20.11	15.39	(3+4)-I-3	3.4
8	-5385	-3115	3994	-2425	-359	1178	20.11	15.39	2	2.4
9	-3822	-2482	3173	-2431	-292	1125	20.11	15.39	2	2.4
10	-3035	-2448	2713	-1540	-68	524	20.11	15.39	2	4.1
11	-3764	-4442	3927	702	117	-477	20.11	15.39	(3+4)-I-3	7.3
12	-3752	-5033	4427	1232	219	-733	20.11	15.39	(3+4)-I-3	4.4
13	-5153	-6355	5238	1411	237	-794	20.11	15.39	(3+4)-I-3	4.0
14	-5421	3797	4349	1173	316	-552	20.11	15.39	(3+4)-I-3	5.1
15	-886	5941	1299	1673	302	-565	20.11	15.39	(3+4)-I-3	3.7
16	-731	4315	477	1899	191	-568	20.11	15.39	(3+4)-I-3	3.4
17	-843	3784	284	2196	234	-502	20.11	15.39	(3+4)-I-3	3.1
18	-1198	2744	-69	2483	242	-454	20.11	15.39	(3+4)-I-3	2.8
19	-1907	2193	-173	2512	78	-463	20.11	15.39	2	2.8
20	-1605	576	-526	2498	150	-205	20.11	15.39	(3+4)-I-4	3.1
21	-705	493	101	2458	86	-55	20.11	15.39	(3+4)-I-4	3.3
22	-283	81	-492	-1824	-459	113	20.11	15.39	2	4.3
23	632	120	-652	-4088	-332	-19	20.11	15.39	2	2.0
24	1939	-84	-457	-3996	-106	-54	20.11	15.39	2	2.0
25	2805	9	-127	-1855	-54	-55	20.11	15.39	2	4.2
26	3961	853	-671	1144	31	-106	20.11	15.39	(3+4)-III-2	6.3

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
27	1916	534	-900	1398	102	-165	20.11	15.39	(3+4)-III-2	5.1
28	-2537	-1606	-2239	1781	577	-221	20.11	15.39	(3+4)-I-2	4.2
29	-2876	-1443	-37	-1629	-512	464	20.11	15.39	(3+4)-I-3	4.1
30	1812	-722	783	-1677	-291	130	20.11	15.39	(3+4)-I-3	4.5
31	1992	453	1036	-1253	-154	159	20.11	15.39	(3+4)-I-3	5.7
32	820	-1359	339	-1640	-507	281	20.11	15.39	(3+4)-I-3	4.2
33	139	704	-686	1816	333	-119	20.11	15.39	(3+4)-I-2	4.2
34	1766	-153	1085	-1400	-299	221	20.11	15.39	(3+4)-I-3	5.0
35	-493	-154	-1034	1697	406	-120	20.11	15.39	(3+4)-I-2	4.6
36	600	547	-665	1369	239	-138	20.11	15.39	(3+4)-I-2	5.4
37	-1710	727	-968	-1997	-1042	-121	20.11	15.39	2	4.0
38	-1195	238	-1209	-4504	-1563	46	20.11	15.39	2	1.8
39	274	-316	-1037	-3773	-776	-109	20.11	15.39	2	2.1
40	-6945	-875	-16	-3032	-631	931	20.11	15.39	2	2.3
41	-2374	-506	-1418	-3744	-1144	341	20.11	15.39	2	2.1
42	-3146	19	-726	-4175	-1346	193	20.11	15.39	2	2.0
43	-1288	730	-484	1251	20	-622	20.11	15.39	(3+4)-I-3	4.5
44	-2332	1188	-681	-1066	-925	-421	20.11	15.39	2	4.7
45	-2250	280	-249	-2262	-642	-417	20.11	15.39	2	3.2
46	-4039	-675	1041	-3478	-521	676	20.11	15.39	2	2.1
47	-1202	-1480	1139	1283	125	-743	20.11	15.39	(3+4)-I-3	4.1
48	-1104	329	-56	1266	109	-699	20.11	15.39	(3+4)-I-3	4.3
49	-2268	-202	614	-1388	-104	-344	20.11	15.39	2	4.9
50	-2698	-1311	1412	-2043	-65	147	20.11	15.39	2	3.9
51	-1897	-2942	1888	620	-5	-541	20.11	15.39	(3+4)-I-3	7.3
Massimi/minimi										
1							20.11			
1								15.39		
38										1.8

Muro : 6 - Nodi: [6-7-112-111], Pann.X=8, Pann.Y=6Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C20/25: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pann.	Nx kg	Ny kg	Nxy kg	Mx kg*m	My kg*m	Mxy kg*m	Ax cmq	Ay cmq	C	Cs
1	-156	-1438	-1763	280	2326	-132	12.32	20.11	(3+4)-V-4	3.7
2	14	-1657	-1616	190	1488	-150	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	5.6
3	-90	-6720	-3342	254	253	-297	12.32	20.11	2	11
4	32	-7489	-3011	463	80	-225	12.32	20.11	2	8.8
5	-36	-8618	-2956	931	180	-81	12.32	20.11	2	6.0
6	-1099	-10558	594	1779	1640	261	12.32	20.11	(3+4)-V-1	3.0
7	-286	-1550	-1544	274	2315	-145	12.32	20.11	(3+4)-V-4	3.7
8	-190	-1844	-1451	180	1492	-150	12.32	20.11	(3+4)-V-4	5.6
9	-30	-1956	-1269	150	661	-137	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	12
10	709	-8430	-2588	432	116	-173	12.32	20.11	2	9.9
11	208	-7317	-905	902	276	155	12.32	20.11	(3+4)-V-1	5.7
12	-2732	-8861	359	1326	1570	376	12.32	20.11	(3+4)-V-1	3.7
13	-278	-1683	-1307	265	2307	-159	12.32	20.11	(3+4)-V-4	3.7
14	-191	-2079	-1276	164	1498	-142	12.32	20.11	(3+4)-V-4	5.6
15	-33	-2302	-1158	129	662	-115	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	12
16	725	-9323	-2147	385	151	-114	12.32	20.11	2	12
17	375	-7434	-221	741	385	257	12.32	20.11	(3+4)-V-1	6.0
18	-2795	-7577	-13	935	1459	374	12.32	20.11	(3+4)-V-1	4.9
19	-218	-1829	-1035	252	2306	-171	12.32	20.11	(3+4)-V-4	3.7
20	-176	-2338	-1081	141	1507	-132	12.32	20.11	(3+4)-V-4	5.6
21	-20	-2659	-1014	97	668	-94	12.32	20.11	(3+4)-V-4	12
22	599	-10150	-1690	320	193	-62	12.32	20.11	2	16
23	529	-7265	149	556	488	304	12.32	20.11	(3+4)-V-1	7.0
24	-2316	-6850	-268	624	1341	345	12.32	20.11	(3+4)-V-1	5.7

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
25	-96	-2000	-720	237	2317	-191	12.32	20.11	(3+4)-V-4	3.7
26	-164	-2625	-859	113	1520	-121	12.32	20.11	(3+4)-V-4	5.6
27	-59	-3062	-848	72	674	-73	12.32	20.11	(3+4)-V-4	12
28	289	-6824	-105	257	36	33	12.32	20.11	(3+4)-V-1	21
29	358	-7012	347	377	570	311	12.32	20.11	(3+4)-V-1	8.8
30	-1671	-6471	-428	381	1234	305	12.32	20.11	(3+4)-V-1	6.2
31	165	-2246	-315	219	2345	-215	12.32	20.11	(3+4)-V-4	3.6
32	-163	-2935	-618	78	1534	-106	12.32	20.11	(3+4)-V-4	5.7
33	-26	-3481	-655	45	683	-53	12.32	20.11	(3+4)-V-4	13
34	201	-6963	31	169	84	52	12.32	20.11	(3+4)-V-1	27
35	122	-6736	432	221	635	293	12.32	20.11	(3+4)-V-1	10
36	-1099	-6226	-503	200	1135	261	12.32	20.11	(3+4)-V-1	6.9
37	899	-2653	160	198	2410	-253	12.32	20.11	(3+4)-V-4	3.5
38	-53	-3266	-353	36	1542	-79	12.32	20.11	(3+4)-V-4	5.7
39	-86	-3906	-420	21	692	-33	12.32	20.11	(3+4)-V-4	13
40	-19	-12545	-512	76	322	11	12.32	20.11	2	31
41	54	-6470	419	97	677	244	12.32	20.11	(3+4)-V-1	10
42	-405	-5976	-548	68	1062	224	12.32	20.11	(3+4)-VII-1	7.4
43	1297	-3708	153	179	2551	-311	12.32	20.11	(3+4)-V-4	3.3
44	235	-3629	-26	-9	1539	-22	12.32	20.11	(3+4)-V-4	6.0
45	113	-4322	-137	7	691	-3	12.32	20.11	(3+4)-V-4	14
46	-310	-13510	-146	12	335	4	12.32	20.11	2	30
47	74	-5821	101	19	685	128	12.32	20.11	(3+4)-V-1	12
48	619	-5007	-52	-3	1038	119	12.32	20.11	(3+4)-VII-1	8.2
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
6										3.0

Muro : 7 - Nodi: [5-8-113-110], Pann.X=8, 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	-233	-3649	-2786	295	2494	201	12.32	20.11	(3+4)-V-4	3.5
2	361	-3344	-2603	111	1469	271	12.32	20.11	(3+4)-V-4	5.3
3	793	-2883	-2224	-77	735	261	12.32	20.11	(3+4)-V-4	9.3
4	1186	-2293	-1898	-268	152	189	12.32	20.11	(3+4)-V-4	13
5	1521	-1376	-1526	-554	-359	15	12.32	20.11	(3+4)-V-4	10
6	706	193	-1661	-920	-885	-362	12.32	20.11	(3+4)-V-4	4.7
7	-549	-3950	-2685	291	2591	165	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	3.4
8	268	-3803	-2604	77	1474	217	12.32	20.11	(3+4)-V-4	5.5
9	614	-3384	-2372	-115	681	193	12.32	20.11	(3+4)-V-4	11
10	954	-3058	-2085	-311	29	100	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	15
11	1420	-2598	-1703	-544	-636	-144	12.32	20.11	(3+4)-V-4	8.6
12	2040	-2485	-1693	-759	-1393	-450	12.32	20.11	(3+4)-V-4	4.9
13	-434	-4446	-2606	301	2681	112	12.32	20.11	(3+4)-V-4	3.4
14	87	-4272	-2539	79	1475	160	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	5.7
15	463	-4019	-2387	-118	620	133	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	12
16	2608	-5093	-4043	-175	-451	92	12.32	20.11	2	17
17	1197	-3271	-1914	-441	-883	-214	12.32	20.11	(3+4)-V-4	8.5
18	2303	-2724	-1614	-535	-1653	-420	12.32	20.11	(3+4)-V-4	4.5
19	-409	-4918	-2407	313	2752	67	12.32	20.11	(3+4)-V-4	3.4
20	33	-4848	-2387	90	1480	111	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	5.9
21	810	-3156	-1846	-50	-517	119	12.32	20.11	(3+4)-V-1	15
22	1969	-6546	-3977	-182	-562	74	12.32	20.11	2	15
23	925	-4240	-1930	-353	-1081	-208	12.32	20.11	(3+4)-V-4	7.3
24	1712	-3977	-1365	-401	-1872	-368	12.32	20.11	(3+4)-V-4	4.2
25	-389	-5400	-2130	324	2809	28	12.32	20.11	(3+4)-V-4	3.3

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
26	26	-5434	-2145	105	1485	58	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	6.2
27	608	-3589	-1688	-55	-507	120	12.32	20.11	(3+4)-V-1	15
28	1447	-8149	-3640	-177	-663	62	12.32	20.11	2	13
29	918	-5444	-1729	-286	-1231	-183	12.32	20.11	(3+4)-V-4	6.7
30	1332	-5624	-1007	-368	-2083	-318	12.32	20.11	(3+4)-V-3	4.0
31	-334	-5811	-1742	332	2866	-10	12.32	20.11	(3+4)-V-4	3.3
32	35	-5967	-1814	116	1494	30	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	6.3
33	416	-4005	-1432	-50	-499	117	12.32	20.11	(3+4)-V-1	15
34	976	-9780	-2928	-157	-750	53	12.32	20.11	2	12
35	592	-6599	-1292	-241	-1345	-147	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	6.5
36	605	-7096	-747	-326	-2278	-271	12.32	20.11	(3+4)-V-3	3.8
37	-184	-6100	-1240	326	2938	-53	12.32	20.11	(3+4)-V-4	3.2
38	31	-6309	-1370	104	1514	14	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	6.3
39	205	-4425	-1018	-32	-496	113	12.32	20.11	(3+4)-V-1	15
40	473	-11415	-1900	-110	-826	57	12.32	20.11	2	11
41	389	-7539	-656	-160	-1438	-120	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	6.2
42	-22	-8079	-390	-247	-2406	-208	12.32	20.11	(3+4)-V-3	3.7
43	-210	-5771	-365	262	3039	-130	12.32	20.11	(3+4)-V-4	3.0
44	105	-6620	-554	24	1539	35	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	6.1
45	-13	-4938	-385	-7	-497	98	12.32	20.11	(3+4)-V-1	16
46	-28	-13090	-653	-35	-875	74	12.32	20.11	2	11
47	-98	-13916	-301	-47	-1644	-19	12.32	20.11	2	6.2
48	529	-8878	118	-73	-2400	-133	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	3.9
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
43										3.0

Muro : 8 - Nodi: [2-13-120-103], 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	1219	-3378	2289	277	2188	-226	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.9
2	1221	-2551	2268	156	1366	-324	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.5
3	1704	-2004	1985	66	769	-341	12.32	20.11	(3+4)-I-3	8.3
4	2434	-1381	1591	-41	301	-311	12.32	20.11	(3+4)-I-3	15
5	4043	-674	1055	-137	-69	-231	12.32	20.11	(3+4)-III-4	15
6	5766	-610	178	-213	-170	-114	12.32	20.11	(3+4)-III-4	17
7	566	-2570	1575	238	1837	-218	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.5
8	1512	-2137	1648	189	1218	-291	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.1
9	2484	-1624	1606	172	775	-323	12.32	20.11	(3+4)-I-3	8.3
10	4076	-1017	1162	165	408	-320	12.32	20.11	(3+4)-III-4	12
11	5506	-621	718	156	163	-296	12.32	20.11	(3+4)-III-4	12
12	7014	-318	238	145	59	-287	12.32	20.11	(3+4)-III-4	12
13	414	-2374	1311	215	1628	-143	12.32	20.11	(3+4)-III-4	5.2
14	1663	-1970	1456	180	1091	-205	12.32	20.11	(3+4)-I-3	7.1
15	3019	-1526	1340	174	720	-237	12.32	20.11	(3+4)-I-3	9.5
16	4417	-1090	1097	178	434	-255	12.32	20.11	(3+4)-I-3	13
17	5873	-662	735	188	200	-263	12.32	20.11	(3+4)-I-3	12
18	7361	-162	244	199	40	-256	12.32	20.11	(3+4)-I-3	12
19	173	-2430	1072	193	1533	-99	12.32	20.11	(3+4)-I-4	5.7
20	1926	-1933	1105	152	996	-111	12.32	20.11	(3+4)-III-4	8.3
21	3410	-1563	1212	143	645	-161	12.32	20.11	(3+4)-III-3	11
22	5080	-1118	1000	143	388	-185	12.32	20.11	(3+4)-III-3	16
23	6788	-648	677	152	182	-196	12.32	20.11	(3+4)-III-3	16
24	8516	-115	239	163	45	-193	12.32	20.11	(3+4)-III-3	15
25	-31	-2724	901	180	1456	-61	12.32	20.11	(3+4)-III-4	6.1
26	2055	-2212	847	120	924	-91	12.32	20.11	(3+4)-III-4	9.1

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
27	3810	-1721	1030	100	582	-94	12.32	20.11	(3+4)-III-3	14
28	6072	-1131	636	94	327	-133	12.32	20.11	(3+4)-I-4	20
29	8153	-606	435	98	154	-142	12.32	20.11	(3+4)-I-4	22
30	10310	-74	153	106	37	-141	12.32	20.11	(3+4)-I-4	20
31	260	-3072	-215	167	1354	92	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	6.4
32	2167	-2362	46	97	842	105	12.32	20.11	(3+4)-V-3	9.7
33	4124	-1796	627	71	544	-86	12.32	20.11	(3+4)-I-3	15
34	6231	-1229	25	48	312	108	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	22
35	8709	-634	-162	65	140	112	12.32	20.11	(3+4)-V-4	29
36	11045	-59	-59	76	35	111	12.32	20.11	(3+4)-V-4	27
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
1										3.9

Muro : 9 - Nodi: [13-5-110-120], 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	220	-3058	-942	180	1391	86	12.32	20.11	(3+4)-V-4	6.3
2	2160	-2402	-885	113	872	106	12.32	20.11	(3+4)-V-4	9.4
3	4139	-1805	-788	81	548	125	12.32	20.11	(3+4)-V-4	14
4	6167	-1229	-646	73	311	135	12.32	20.11	(3+4)-V-4	20
5	8267	-664	-441	80	149	140	12.32	20.11	(3+4)-V-4	24
6	10467	-82	-157	91	37	138	12.32	20.11	(3+4)-V-4	22
7	21	-2599	-1356	178	1484	97	12.32	20.11	(3+4)-V-4	5.8
8	1940	-2138	-1341	129	941	130	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	8.6
9	3838	-1623	-1179	93	591	155	12.32	20.11	(3+4)-V-4	12
10	5744	-1148	-967	77	353	170	12.32	20.11	(3+4)-V-4	17
11	7669	-647	-675	96	168	176	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	20
12	9676	-145	-240	104	41	173	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	18
13	251	-2274	-1410	199	1588	130	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	5.4
14	1789	-1855	-1450	149	1018	166	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	7.7
15	3427	-1435	-1341	123	649	196	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	11
16	5105	-1057	-1106	113	388	216	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	15
17	7497	-605	-598	136	176	229	12.32	20.11	(3+4)-V-3	15
18	9450	-143	-212	147	44	227	12.32	20.11	(3+4)-V-3	14
19	432	-2345	-1295	217	1683	179	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	4.9
20	1814	-1846	-1294	169	1113	225	12.32	20.11	(3+4)-V-3	6.8
21	3381	-1421	-1186	152	698	261	12.32	20.11	(3+4)-V-3	9.5
22	3979	-989	-960	160	413	282	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	13
23	5321	-604	-644	165	189	291	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	12
24	6696	-182	-210	175	37	283	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	12
25	531	-2519	-1497	244	1879	229	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	4.4
26	1694	-2004	-1562	187	1245	304	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	5.9
27	1915	-1490	-1546	174	789	340	12.32	20.11	(3+4)-V-4	8.1
28	2732	-1057	-1211	165	434	341	12.32	20.11	(3+4)-V-4	11
29	3680	-687	-752	154	175	319	12.32	20.11	(3+4)-V-4	12
30	4677	-375	-251	144	64	311	12.32	20.11	(3+4)-V-4	12
31	1189	-3358	-2149	281	2231	235	12.32	20.11	(3+4)-V-4	3.8
32	933	-2430	-2113	157	1395	332	12.32	20.11	(3+4)-V-4	5.3
33	1273	-1967	-1831	62	787	348	12.32	20.11	(3+4)-V-4	8.1
34	1781	-1358	-1451	-54	312	319	12.32	20.11	(3+4)-V-4	14
35	2436	-754	-955	-161	-48	243	12.32	20.11	(3+4)-V-4	14
36	3591	-655	-204	-242	-189	129	12.32	20.11	(3+4)-V-4	15
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
31										3.8

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	-185	-1457	1605	287	2373	137	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.6
2	8	-1566	1376	203	1512	182	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.4
3	694	-5779	3696	261	249	387	12.32	20.11	2	9.3
4	1573	-6545	3412	477	49	378	12.32	20.11	2	6.9
5	2518	-7078	3250	909	138	322	12.32	20.11	2	4.7
6	664	-1027	145	1485	-281	662	12.32	20.11	(3+4)-V-4	2.8
7	-66	-1310	1914	304	2454	133	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.5
8	265	-1278	1629	222	1553	229	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.1
9	1057	-4375	4289	238	274	503	12.32	20.11	2	8.0
10	1661	-4228	3747	398	41	547	12.32	20.11	2	6.3
11	2312	-3585	3274	633	80	592	12.32	20.11	2	4.8
12	1688	-114	-203	756	-88	738	12.32	20.11	(3+4)-V-4	4.0
13	81	-1226	2138	327	2574	135	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.4
14	590	-1110	1768	247	1626	270	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.8
15	1532	-3238	4487	198	325	585	12.32	20.11	2	7.6
16	2251	-2673	3608	258	55	646	12.32	20.11	2	6.5
17	829	-289	223	390	-122	660	12.32	20.11	(3+4)-V-4	5.7
18	1779	-79	-111	404	-49	694	12.32	20.11	(3+4)-V-4	5.4
19	251	-1136	2342	360	2729	148	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.2
20	999	-1026	1854	282	1718	310	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.5
21	1379	-665	1182	216	851	401	12.32	20.11	(3+4)-III-3	7.2
22	3081	-1641	3227	142	71	672	12.32	20.11	2	7.1
23	1165	-198	265	227	-47	682	12.32	20.11	(3+4)-V-4	6.5
24	1879	-87	-9	195	-32	669	12.32	20.11	(3+4)-V-4	6.8
25	430	-1017	2631	417	2928	183	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.9
26	1520	-946	1880	344	1804	342	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.2
27	1813	-526	1140	228	910	406	12.32	20.11	(3+4)-III-3	6.9
28	982	-282	834	173	248	585	12.32	20.11	(3+4)-V-4	7.9
29	1490	-179	439	99	-7	653	12.32	20.11	(3+4)-V-4	7.9
30	7657	-176	439	-32	-16	600	12.32	20.11	2	8.4
31	556	-522	2988	534	3160	262	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.6
32	2202	-666	1778	445	1869	317	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.1
33	2524	-374	1275	230	946	372	12.32	20.11	(3+4)-III-4	6.8
34	1201	-261	949	128	296	564	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	8.6
35	6497	-655	1650	-85	-49	642	12.32	20.11	2	7.5
36	8758	-416	557	-151	-37	571	12.32	20.11	2	7.2
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
31										2.6

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	5880	-2871	1934	438	3109	171	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.8
2	3145	-1185	1611	264	1969	216	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.2

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
3	1117	-770	1470	119	961	428	12.32	20.11	(3+4)-V-3	6.5
4	6685	-928	3002	-113	153	512	12.32	20.11	2	8.6
5	8496	-544	1889	-208	-35	540	12.32	20.11	2	7.0
6	10451	-369	624	-268	-36	543	12.32	20.11	2	6.2
7	1559	-2506	292	320	3084	176	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.8
8	2610	-1993	1120	131	2077	193	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.0
9	1555	-1322	1440	-12	1096	363	12.32	20.11	(3+4)-V-3	6.2
10	8930	-1388	2732	-208	236	362	12.32	20.11	2	9.1
11	11439	-727	1886	-296	4	380	12.32	20.11	2	7.3
12	14122	-177	673	-350	-18	377	12.32	20.11	2	6.3
13	208	-2142	452	369	3292	62	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.7
14	345	-1741	1299	182	2052	234	12.32	20.11	(3+4)-V-3	4.0
15	2023	-1214	1165	29	1179	274	12.32	20.11	(3+4)-V-4	6.3
16	3466	-789	1019	-93	547	295	12.32	20.11	(3+4)-V-4	11
17	13747	-779	1385	-265	37	240	12.32	20.11	2	9.2
18	17325	-3	501	-316	-12	237	12.32	20.11	2	7.6
19	-328	-1972	409	373	3379	-15	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.7
20	466	-1505	1012	187	2147	121	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	4.0
21	2254	-1120	903	34	1261	164	12.32	20.11	(3+4)-V-4	6.4
22	3949	-709	748	-81	611	193	12.32	20.11	(3+4)-V-4	11
23	15298	-702	845	-207	83	129	12.32	20.11	2	13
24	19458	49	309	-245	1	132	12.32	20.11	2	10
25	-478	-1718	124	287	3330	-182	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.6
26	980	-1438	250	116	2365	-120	12.32	20.11	(3+4)-I-3	3.7
27	2473	-1036	607	11	1412	138	12.32	20.11	(3+4)-V-4	5.9
28	4303	-668	493	-41	698	182	12.32	20.11	(3+4)-V-4	10
29	6185	-341	331	-120	247	192	12.32	20.11	(3+4)-V-4	17
30	8116	13	120	-144	41	183	12.32	20.11	(3+4)-V-4	16
31	-1443	-1711	-438	683	4285	-276	12.32	20.11	(3+4)-III-3	2.0
32	600	-1532	206	526	2720	175	12.32	20.11	(3+4)-V-4	3.2
33	2576	-1067	276	373	1556	180	12.32	20.11	(3+4)-V-4	5.2
34	4496	-678	240	239	750	168	12.32	20.11	(3+4)-V-4	9.9
35	6434	-331	160	144	261	158	24.63	20.11	(3+4)-V-4	22
36	8412	-4	55	95	44	146	24.63	20.11	(3+4)-V-4	41
Massimi/minimi										
35							24.63			
1								20.11		
31										2.0

Muro : 12 - 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	-1500	-1739	829	685	4290	318	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	2.0
2	594	-1565	-223	526	2725	-111	12.32	20.11	(3+4)-III-4	3.2
3	2599	-1063	23	372	1537	-138	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.4
4	4532	-684	3	232	739	-126	12.32	20.11	(3+4)-I-3	10
5	6476	-330	3	133	256	-116	24.63	20.11	(3+4)-I-3	24
6	8453	-4	-5	93	42	-104	24.63	20.11	(3+4)-III-3	50
7	-193	-1771	175	289	3346	238	12.32	20.11	(3+4)-V-4	2.6
8	1008	-1501	-11	116	2373	162	12.32	20.11	(3+4)-V-4	3.6
9	2718	-1140	-102	24	1446	75	12.32	20.11	(3+4)-V-4	6.0
10	4471	-701	-255	-83	687	-144	12.32	20.11	(3+4)-I-3	11
11	6015	-371	-340	-124	242	-153	12.32	20.11	(3+4)-III-4	20
12	20769	20	-161	-132	9	-81	12.32	20.11	2	18
13	-219	-1990	-171	371	3414	48	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	2.7
14	1670	-1747	-287	193	2236	57	12.32	20.11	(3+4)-V-4	4.0
15	2284	-1240	-889	26	1257	-129	12.32	20.11	(3+4)-III-4	6.6

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
16	4274	-758	-586	-121	606	-165	12.32	20.11	(3+4)-I-3	12
17	15394	-702	-820	-206	83	-130	12.32	20.11	2	13
18	19584	50	-300	-244	1	-133	12.32	20.11	2	10
19	425	-2167	-354	369	3330	-44	12.32	20.11	(3+4)-V-4	2.7
20	636	-1789	-1286	175	2062	-217	12.32	20.11	(3+4)-I-4	4.0
21	2085	-1371	-1302	6	1174	-253	12.32	20.11	(3+4)-I-4	6.4
22	3395	-920	-1148	-125	520	-270	12.32	20.11	(3+4)-I-4	11
23	13878	-779	-1362	-264	38	-240	12.32	20.11	2	9.2
24	17500	-1	-493	-315	-12	-237	12.32	20.11	2	7.6
25	1957	-2516	-253	324	3108	-165	12.32	20.11	(3+4)-V-4	2.8
26	3092	-2016	-1048	133	2088	-183	12.32	20.11	(3+4)-V-4	4.0
27	2002	-1317	-1325	-6	1101	-348	12.32	20.11	(3+4)-I-4	6.3
28	9040	-1389	-2702	-207	238	-362	12.32	20.11	2	9.1
29	11603	-728	-1866	-294	5	-380	12.32	20.11	2	7.3
30	14340	-175	-666	-348	-18	-376	12.32	20.11	2	6.3
31	6645	-3310	-1996	442	3123	-162	12.32	20.11	(3+4)-V-4	2.8
32	3658	-1157	-1703	267	1978	-208	12.32	20.11	(3+4)-V-4	4.2
33	1564	-717	-1521	120	970	-415	12.32	20.11	(3+4)-I-4	6.5
34	6813	-922	-2974	-111	155	-510	12.32	20.11	2	8.7
35	8689	-541	-1868	-206	-34	-539	12.32	20.11	2	7.0
36	10705	-366	-618	-266	-36	-542	12.32	20.11	2	6.2
Massimi/minimi										
5							24.63			
1								20.11		
1										2.0

Muro : 13 - Nodi: [16-6-111-119], 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	740	-411	-3669	535	3166	-253	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	2.6
2	2565	-585	-1905	445	1874	-292	12.32	20.11	(3+4)-V-4	4.2
3	2921	-327	-1398	231	951	-368	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	6.8
4	1621	-220	-1005	125	299	-554	12.32	20.11	(3+4)-III-3	8.7
5	6709	-632	-1615	-83	-49	-640	12.32	20.11	2	7.5
6	9039	-412	-544	-148	-37	-569	12.32	20.11	2	7.2
7	553	-940	-3213	417	2931	-174	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	2.9
8	1819	-876	-2023	337	1804	-335	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	4.2
9	2148	-448	-1238	227	911	-402	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	6.9
10	4103	-1123	-2939	63	81	-654	12.32	20.11	2	7.9
11	1939	-156	-450	90	-9	-646	12.32	20.11	(3+4)-I-3	8.0
12	7968	-171	-419	-29	-17	-599	12.32	20.11	2	8.4
13	334	-1052	-2926	359	2729	-140	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	3.2
14	1221	-947	-2010	275	1716	-305	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	4.5
15	1649	-572	-1292	214	851	-400	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	7.2
16	3151	-1501	-3154	144	71	-669	12.32	20.11	2	7.1
17	1593	-152	-324	214	-49	-678	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.6
18	2387	-82	23	178	-33	-667	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.9
19	141	-1141	-2253	327	2571	-128	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	3.4
20	751	-1019	-1936	245	1621	-268	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	4.8
21	1454	-3061	-4522	198	329	-581	12.32	20.11	2	7.6
22	2255	-2424	-3519	258	55	-642	12.32	20.11	2	6.5
23	1218	-187	-267	372	-127	-681	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.7
24	2329	-62	150	381	-52	-699	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.4
25	-17	-1228	-2462	302	2446	-127	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	3.5
26	381	-1182	-1780	218	1545	-229	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	5.1
27	911	-4189	-4402	237	279	-500	12.32	20.11	2	8.1
28	1552	-3896	-3730	396	42	-542	12.32	20.11	2	6.3

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
29	2432	-3078	-2975	633	71	-587	12.32	20.11	2	4.8
30	2314	-65	316	726	-93	-747	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.0
31	-131	-1390	-2076	285	2363	-133	12.32	20.11	(3+4)-V-4	3.7
32	101	-1476	-1864	198	1501	-185	12.32	20.11	(3+4)-VII-4	5.4
33	501	-5653	-3909	259	255	-384	12.32	20.11	2	9.4
34	1311	-6200	-3560	473	50	-374	12.32	20.11	2	7.0
35	2387	-6379	-3192	901	129	-314	12.32	20.11	2	4.8
36	1296	-709	298	1447	-319	-681	12.32	20.11	(3+4)-I-3	2.8
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
1										2.6

Muro : 14 - Nodi: [110-111-112-113]Pann=51Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Solettone,
Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pann.	Nx kg	Ny kg	Nxy kg	Mx kg*m	My kg*m	Mxy kg*m	Ax cmq	Ay cmq	C	Cs
1	-2771	-4278	5211	1940	1607	-992	20.11	15.39	(3+4)-V-1	2.7
2	815	2436	4060	1502	1627	-1069	20.11	15.39	2	2.3
3	1994	2479	2317	1467	1506	-1079	20.11	15.39	2	2.4
4	1926	1858	1490	1386	1442	-1065	20.11	15.39	2	2.5
5	1583	1313	833	1306	1407	-1043	20.11	15.39	2	2.6
6	1260	890	200	1235	1240	-995	20.11	15.39	2	2.8
7	1635	886	-165	979	797	-708	20.11	15.39	2	4.2
8	2865	1704	-1226	503	624	-538	20.11	15.39	2	5.4
9	1454	1083	-1307	-1283	-837	924	20.11	15.39	2	3.6
10	1323	263	-860	-2470	-2291	2068	20.11	15.39	2	1.5
11	995	-405	-222	-2625	-2492	2020	20.11	15.39	2	1.4
12	289	-517	158	-1064	-1251	725	20.11	15.39	2	3.3
13	-243	221	618	1531	1163	-1230	20.11	15.39	(3+4)-V-3	2.7
14	-367	-551	1478	1711	798	-1160	20.11	15.39	2	2.9
15	294	217	2180	1962	565	-1082	20.11	15.39	2	2.7
16	1160	969	2227	1895	731	-1012	20.11	15.39	(3+4)-VII-3	2.8
17	1680	2031	2613	1786	565	-888	20.11	15.39	(3+4)-VII-3	3.0
18	1825	2641	2831	1684	361	-777	20.11	15.39	(3+4)-VII-3	3.3
19	1395	4500	3463	1611	379	-655	20.11	15.39	(3+4)-V-4	3.6
20	-5089	3876	4807	1395	145	-373	20.11	15.39	(3+4)-V-3	5.0
21	-12304	-860	-811	1675	3	-551	20.11	15.39	(3+4)-V-4	4.3
22	-10310	15	-1102	1518	-25	-470	20.11	15.39	(3+4)-V-4	4.7
23	-8633	-208	-668	976	-61	-267	20.11	15.39	(3+4)-V-4	7.3
24	-5545	-78	100	-1143	-213	683	20.11	15.39	2	4.8
25	-6433	262	397	-2214	-141	963	20.11	15.39	2	2.8
26	-8227	-422	815	-2468	-121	940	20.11	15.39	2	2.7
27	-11563	-5766	4470	-2353	-375	749	20.11	15.39	(3+4)-V-4	3.0
28	-2830	-2236	936	-1748	-446	493	20.11	15.39	(3+4)-V-4	3.8
29	-1285	913	-612	-1522	-574	620	20.11	15.39	(3+4)-V-4	3.9
30	12	2287	-673	-1004	-376	528	20.11	15.39	(3+4)-V-4	5.4
31	-624	1484	-1369	-1371	-643	652	20.11	15.39	(3+4)-V-3	4.1
32	482	1321	411	742	1097	-702	20.11	15.39	2	3.5
33	-417	2109	-902	-1278	-489	532	20.11	15.39	(3+4)-V-4	4.6
34	1685	-59	61	901	715	-557	20.11	15.39	(3+4)-V-1	5.1
35	-150	377	279	453	1013	-562	20.11	15.39	2	4.1
36	-835	-264	-1011	-1597	-582	505	20.11	15.39	(3+4)-V-4	4.0
37	644	-1982	959	-3264	-2887	1607	20.11	15.39	2	1.5
38	500	-1303	1192	-1178	-1891	596	20.11	15.39	2	2.6
39	561	-1852	185	-2916	-2120	1414	20.11	15.39	2	1.9
40	-1203	-3357	1826	-2913	-1225	1213	20.11	15.39	2	2.0
41	-5368	-3364	3487	-2619	-360	1237	20.11	15.39	2	2.3

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
42	272	-751	940	1356	-75	-539	20.11	15.39	(3+4)-V-4	4.3
43	-601	-1201	1431	-905	-1762	978	20.11	15.39	2	2.4
44	282	-1131	1786	-302	-1548	247	20.11	15.39	2	3.7
45	-1520	-2140	1782	-2631	-2084	1507	20.11	15.39	2	1.9
46	-3956	-992	1261	-2224	-757	1412	20.11	15.39	2	2.4
47	-474	-379	563	1461	-83	-517	20.11	15.39	(3+4)-V-4	4.2
48	-2710	-293	-368	1503	-71	-537	20.11	15.39	(3+4)-V-4	4.2
49	-3385	-624	605	-1037	-723	1001	20.11	15.39	2	3.8
50	-1897	-544	892	-298	-982	715	20.11	15.39	2	3.8
51	-2999	-138	165	47	-545	450	20.11	15.39	2	6.5
Massimi/minimi										
1							20.11			
1								15.39		
11										1.4

[Tabulati verifica RES SLD]

Verifiche stato limite di esercizio

Verifica dei Muri (Stati limite esercizio)

Scenario di calcolo: **Set_NT_ 2018 A2_SLV_SLD_STR_GEO**

Simbologia

P.	Numero pannello
Nx [kg/cmq]	Sforzo normale in direzione x
Ny [kg/cmq]	Sforzo normale in direzione y
Nxy [kg/cmq]	Sforzo tagliante in direzione xy
Mx [kg]	Momento flettente in direzione x
My [kg]	Momento flettente in direzione y
Mxy [kg]	Momento torcente
Afx [cmq/m]	Area acciaio in direzione x per metro lineare
Afy [cmq/m]	Area acciaio in direzione y per metro lineare
σ_c [kg/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: [8-5-13-2-1-3-4-14-15-16-6-7] Pann=210 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				
39	16.08	15.39	-25	1094	5	5	Si	3.3

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				
39	16.08	15.39	-25	1098	7	7	Si	3.3

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

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	kg	kg	kg	kg/cm ²	mm	mm			
39	-0.79	-0.78	0.15	-335	-3136	-20	1098	0.161	0.161	7(Qp)	Si	1.9
39	-0.83	-0.77	0.16	-326	-3132	-20	1097	0.161	0.161	6(Fr)	Si	2.5

Muro : 3 - Nodi: [1-2-103-102], Pann.X=8, 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				
6	12.32	20.11	-21	400	5	5	Si	5.9
48	12.32	20.11	-7	590	5	5	Si	6.1

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				
1	12.32	20.11	-20	509	7	7	Si	4.7

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	-0.01	-1.51	0.17	148	1594	50	509	0.054	0.054	7(Qp)	Si	5.5
46	0.64	-0.64	0.63	-100	-127	-113	247	0.056	0.056	6(Fr)	Si	7.1

Muro : 4 - Nodi: [3-4-105-104], Pann.X=8, 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				
48	12.32	20.11	-22	1051	5	5	Si	3.4

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				
48	12.32	20.11	-20	957	7	7	Si	3.8

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			
42	-0.42	-1.78	-0.26	940	242	-159	584	0.082	0.082	7(Qp)	Si	3.7

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
42	-0.41	-2.07	-0.27	957	356	-179	596	0.084	0.084	6(Fr)	Si	4.8

Muro : 5 - Nodi: [102-104-105-103]Pann=51Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Solettone,
Materiale=C20/25

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

Combinazione Rara: σ_{ca} [kg/cm²]=125 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				
38	20.11	15.39	-38	1353	5	5	Si	2.7
24	20.11	15.39	-34	1353	5	5	Si	2.7

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				
38	20.11	15.39	-24	850	7	7	Si	3.9
24	20.11	15.39	-23	935	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			
24	0.62	-0.02	-0.10	-1807	-48	-23	935	0.106	0.106	7(Qp)	Si	2.8
24	0.61	-0.02	-0.10	-2037	-55	-26	1039	0.117	0.117	6(Fr)	Si	3.4

Muro : 6 - Nodi: [6-7-112-111], Pann.X=8, 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/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				
6	12.32	20.11	-21	1058	5	5	Si	3.4

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				
6	12.32	20.11	-20	961	7	7	Si	3.7

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	-0.35	-1.62	0.19	929	209	171	593	0.083	0.083	7(Qp)	Si	3.6
12	-0.33	-1.88	0.19	944	318	192	609	0.086	0.086	6(Fr)	Si	4.7

Muro : 7 - Nodi: [5-8-113-110], Pann.X=8, 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/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				
48	12.32	20.11	-22	368	5	5	Si	5.7
6	12.32	20.11	-6	611	5	5	Si	5.9

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	-20	509	7	7	Si	4.7

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

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σfmed	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
4	0.67	-0.62	-0.62	-98	-118	112	251	0.059	0.059	6(Fr)	Si	6.8
43	-0.01	-1.53	-0.18	148	1600	-49	509	0.054	0.054	7(Qp)	Si	5.5

Muro : 8 - Nodi: [2-13-120-103], Pann.X=6, Pann.Y=6Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C20/25

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

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

P.	Afx	Afy	σc	σf	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
1	12.32	20.11	-10	233	5	5	Si	12
36	12.32	20.11	-0	1137	5	5	Si	3.2

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

P.	Afx	Afy	σc	σf	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
1	12.32	20.11	-11	252	7	7	Si	8.7
36	12.32	20.11	-0	775	7	7	Si	4.6

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			
36	3.11	-0.01	0.02	20	5	-11	775	0.299	0.299	7(Qp)	Si	1.0
36	3.48	-0.01	0.02	19	5	-11	866	0.336	0.336	6(Fr)	Si	1.2

Muro : 9 - Nodi: [13-5-110-120], Pann.X=6, Pann.Y=6Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C20/25

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

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

P.	Afx	Afy	σc	σf	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
31	12.32	20.11	-10	229	5	5	Si	12
6	12.32	20.11	-0	1139	5	5	Si	3.2

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

P.	Afx	Afy	σc	σf	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
31	12.32	20.11	-11	253	7	7	Si	8.7
6	12.32	20.11	-0	777	7	7	Si	4.6

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			
6	3.11	-0.01	-0.02	20	5	11	777	0.300	0.300	7(Qp)	Si	1.0
6	3.49	-0.01	-0.02	19	5	11	867	0.336	0.336	6(Fr)	Si	1.2

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: σca[kg/cmq]=124 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Afx	Afy	σc	σf	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
31	12.32	20.11	-25	858	5	5	Si	4.2
6	12.32	20.11	-22	1129	5	5	Si	3.2

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
31	12.32	20.11	-26	887	7	7	Si	3.6
6	12.32	20.11	-21	1080	7	7	Si	3.3

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

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
36	1.22	-0.09	0.08	-123	-40	491	409	0.109	0.109	7(Qp)	Si	2.8
36	1.40	-0.09	0.09	-124	-38	489	452	0.124	0.124	6(Fr)	Si	3.2

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
31	12.32	20.11	-39	1323	5	5	Si	2.7

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
31	12.32	20.11	-40	1336	7	7	Si	2.4

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

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
30	3.14	-0.02	0.02	-106	10	65	861	0.292	0.292	7(Qp)	Si	1.0
30	3.51	-0.02	0.03	-106	10	65	951	0.327	0.327	6(Fr)	Si	1.2

Muro : 12 - 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: $\sigma_{ca}[\text{kg/cm}^2]=124$ $\sigma_{fa}[\text{kg/cm}^2]=3600$

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
1	12.32	20.11	-39	1322	5	5	Si	2.7

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
1	12.32	20.11	-40	1336	7	7	Si	2.4

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

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
12	3.15	-0.02	-0.02	-106	10	-66	863	0.293	0.293	7(Qp)	Si	1.0
12	3.52	-0.01	-0.03	-106	10	-66	954	0.329	0.329	6(Fr)	Si	1.2

Muro : 13 - Nodi: [16-6-111-119], Pann.X=6, Pann.Y=6Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C20/25

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
1	12.32	20.11	-25	860	5	5	Si	4.2

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
36	12.32	20.11	-22	1179	5	5	Si	3.1

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
1	12.32	20.11	-26	887	7	7	Si	3.6
36	12.32	20.11	-21	1112	7	7	Si	3.2

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

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
6	1.26	-0.09	-0.08	-122	-40	-492	418	0.112	0.112	7(Qp)	Si	2.7
6	1.44	-0.09	-0.09	-123	-39	-489	462	0.128	0.128	6(Fr)	Si	3.1

Muro : 14 - Nodi: [110-111-112-113] Pann=51 Spess.=30 cm, Terreno=--, Criterio=CLS_Solettone, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
37	20.11	15.39	-28	1050	5	5	Si	3.4

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/cmq	kg/cmq				
37	20.11	15.39	-17	669	7	7	Si	5.4

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

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
10	0.38	0.15	-0.29	-1105	-1025	931	641	0.079	0.079	7(Qp)	Si	3.8
37	0.21	-0.50	0.18	-1573	-1409	772	737	0.089	0.089	6(Fr)	Si	4.5

Il Progettista

ING. DOMENICO AMCRI'