



**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 03 - TRATTO NR.3-10 - FASCICOLO DEI CALCOLI	
2.3.V		

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

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

FASCICOLO DEI CALCOLI

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

Comune:

Titolo del progetto:

Committente:

Opera:

Data:

Progettista:

Sommario:

Modellazione	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	12
Aste - Geometria e vincoli	12
Aste - Carichi	13
Pareti - geometria e vincoli	13
Muri - Carichi	14
Tabulati di verifica	16
Centri di rigidezza e Centri di massa	16
Risultati Analisi Dinamica - Baricentri masse e masse	16
Taglianti di piano	17
Periodi di vibrazione e Masse modali	23
Risultati Analisi Dinamica - Massime tensioni sul terreno aste	28
Risultati Analisi Dinamica - Sollecitazioni massime - Involuppi - Travi di fondazione	28
Risultati Analisi Dinamica - Sollecitazioni Massime - Muri discretizzati	28
Verifiche stato limite ultimo	41
Verifica delle travi di fondazione	41
Verifica dei Muri in calcestruzzo	49
Verifiche stato limite di esercizio	68
Verifica dei Muri (Stati limite esercizio)	68

Il Progettista

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

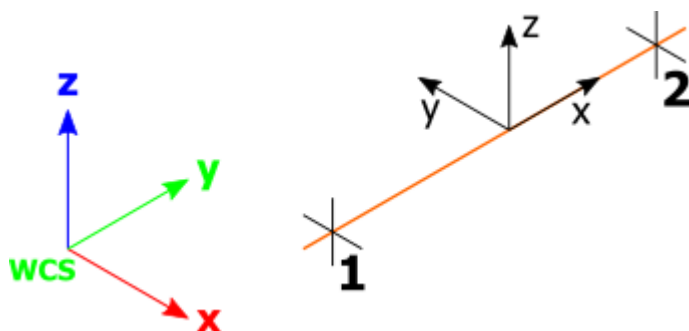
Il programma è dotato di una serie di filtri di auto diagnostica che segnalano i seguenti eventi:

- 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.

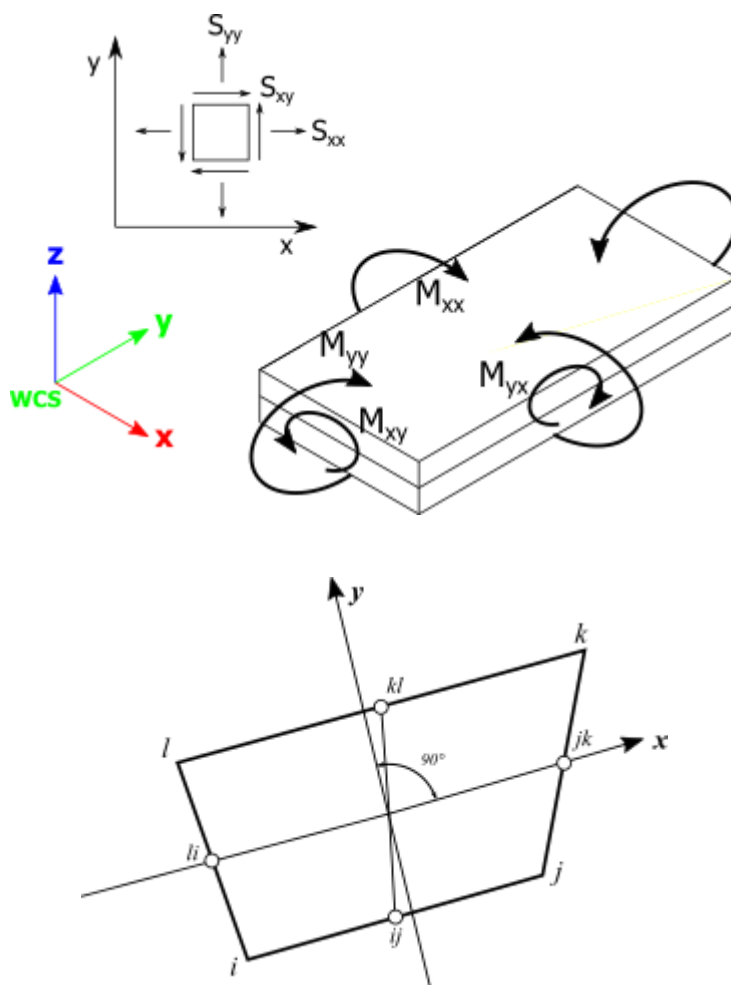
Per un'asta comunque disposta nello spazio la sua terna locale è orientata in modo tale da portarsi a coincidere con la terna globale a mezzo di rotazioni orarie degli assi locali inferiori a 180°.

- 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

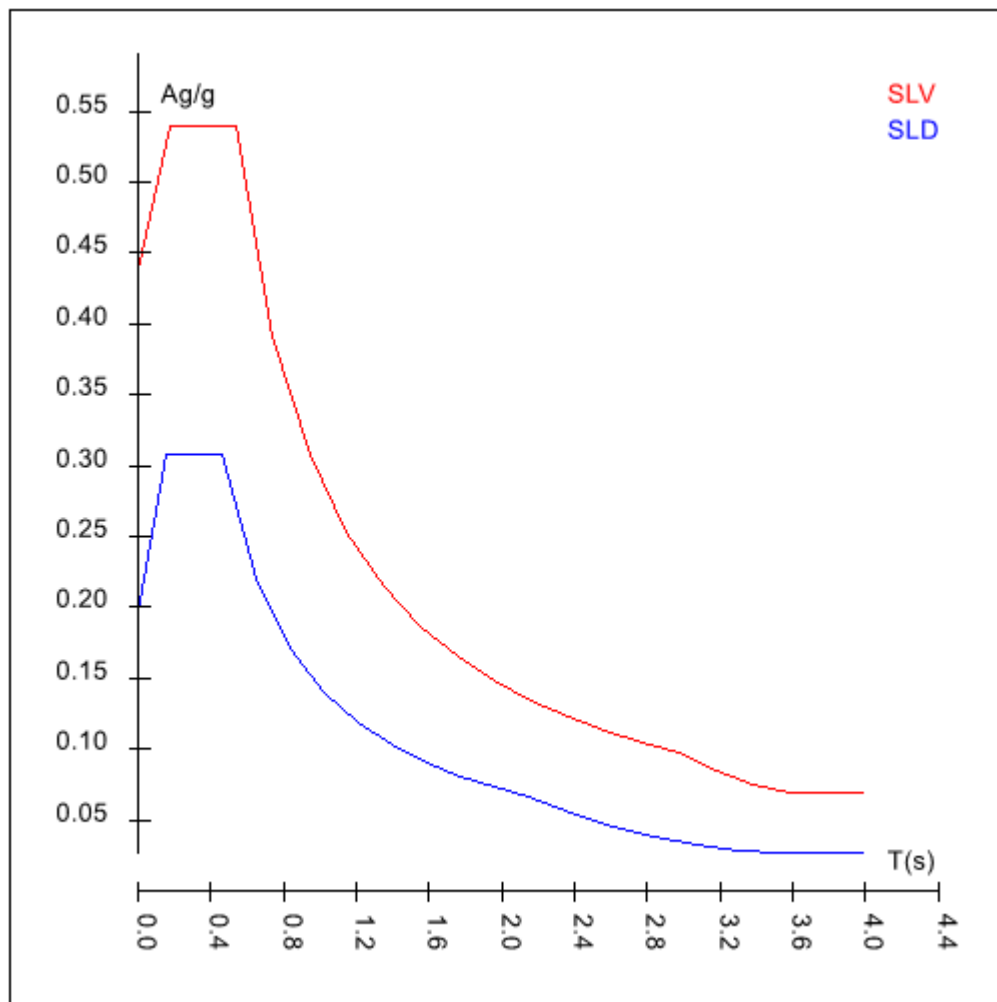
Spettro: **SpettroNT_ 2018 (q=1.5)**

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 ^q - Falda assente										
1	100	1900	2000	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	-855	2026	0	1	1	0	0	0	1	0
3	2029	1083	0	1	1	0	0	0	1	0
4	1332	2729	0	1	1	0	0	0	1	0
5	-1280	4162	0	1	1	0	0	0	1	0
6	1002	4428	0	1	1	0	0	0	1	0
7	-1283	6339	0	1	1	0	0	0	1	0
8	1007	6159	0	1	1	0	0	0	1	0
9	-864	8476	0	1	1	0	0	0	1	0
10	1347	7856	0	1	1	0	0	0	1	0
11	-40	10491	0	1	1	0	0	0	1	0
12	2010	9455	0	1	1	0	0	0	1	0
13	3550	-6330	0	1	1	0	0	0	1	0
14	5680	-5130	0	1	1	0	0	0	1	0
16	5620	16000	0	1	1	0	0	0	1	0
101	3620	17030	0	1	1	0	0	0	1	0
102	0	0	2800	0	0	0	0	0	0	1
103	-855	2026	2800	0	0	0	0	0	0	1
104	2029	1083	2800	0	0	0	0	0	0	1
105	1332	2729	2800	0	0	0	0	0	0	1
106	2367	-2070	2800	0	0	0	0	0	0	1
107	2178	-1718	2800	0	0	0	0	0	0	1
108	2720	-1882	2800	0	0	0	0	0	0	1
109	2531	-1529	2800	0	0	0	0	0	0	1
110	2844	-3176	2800	0	0	0	0	0	0	1
111	2655	-2823	2800	0	0	0	0	0	0	1
112	3197	-2988	2800	0	0	0	0	0	0	1
113	3008	-2635	2800	0	0	0	0	0	0	1
114	-1280	4162	2800	0	0	0	0	0	0	1
115	1002	4428	2800	0	0	0	0	0	0	1
116	-1283	6339	2800	0	0	0	0	0	0	1
117	1007	6159	2800	0	0	0	0	0	0	1
118	-864	8476	2800	0	0	0	0	0	0	1
119	1347	7856	2800	0	0	0	0	0	0	1
120	-40	10491	2800	0	0	0	0	0	0	1
121	2010	9455	2800	0	0	0	0	0	0	1
122	3550	-6330	2800	0	0	0	0	0	0	1
123	5680	-5130	2800	0	0	0	0	0	0	1
124	3620	17030	2800	0	0	0	0	0	0	1
125	5620	16000	2800	0	0	0	0	0	0	1
126	125	7458	2800	0	0	0	0	0	0	1
127	-35	7825	2800	0	0	0	0	0	0	1
128	491	7618	2800	0	0	0	0	0	0	1
129	332	7985	2800	0	0	0	0	0	0	1
130	-108	6445	2800	0	0	0	0	0	0	1
131	-268	6812	2800	0	0	0	0	0	0	1
132	259	6604	2800	0	0	0	0	0	0	1
133	99	6971	2800	0	0	0	0	0	0	1

Nodi - Carichi

N°	Cond.	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Tx	Ty	Tz	Rx	Ry	Rz	Δt
		kg			kg*m			mm			mrad			°C
106	Schema di Carico 1	0	0	3750	0	0	0							
107	Schema di Carico 1	0	0	3750	0	0	0							
108	Schema di Carico 1	0	0	3750	0	0	0							
109	Schema di Carico 1	0	0	3750	0	0	0							
11	Schema di Carico	0	0	3750	0	0	0							

N°	Cond.	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Tx	Ty	Tz	Rx	Ry	Rz	Δt
0	1													
11	Schema di Carico	0	0	3750	0	0	0							
1	1													
11	Schema di Carico	0	0	3750	0	0	0							
2	1													
11	Schema di Carico	0	0	3750	0	0	0							
3	1													
12	Schema di Carico	0	0	3750	0	0	0							
6	1													
12	Schema di Carico	0	0	3750	0	0	0							
7	1													
12	Schema di Carico	0	0	3750	0	0	0							
8	1													
12	Schema di Carico	0	0	3750	0	0	0							
9	1													
13	Schema di Carico	0	0	3750	0	0	0							
0	1													
13	Schema di Carico	0	0	3750	0	0	0							
1	1													
13	Schema di Carico	0	0	3750	0	0	0							
2	1													
13	Schema di Carico	0	0	3750	0	0	0							
3	1													

Input - Aste - Tabella sezioni tipo

Tipo	Nome	Base	Altezza	Larg.mag.
R		cm	cm	cm
	40x120F	40	120	60

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	13	1	I-I	40x120F	C20/25	CLS_Trav i/Setti-Fo ndazione	0	9090	0	0	0	0	0	0	Fond.	726	726
9001	1	2	I-I	40x120F	C20/25	CLS_Trav i/Setti-Fo ndazione	0	9090	0	0	0	0	0	0	Fond.	220	220
9001	2	5	I-I	40x120F	C20/25	CLS_Trav i/Setti-Fo ndazione	0	9090	0	0	0	0	0	0	Fond.	218	218
9001	5	7	I-I	40x120F	C20/25	CLS_Trav i/Setti-Fo ndazione	0	9090	0	0	0	0	0	0	Fond.	218	218
9001	7	9	I-I	40x120F	C20/25	CLS_Trav i/Setti-Fo ndazione	0	9090	0	0	0	0	0	0	Fond.	218	218
9001	9	11	I-I	40x120F	C20/25	CLS_Trav i/Setti-Fo ndazione	0	9090	0	0	0	0	0	0	Fond.	218	218
9001	11	101	I-I	40x120F	C20/25	CLS_Trav i/Setti-Fo ndazione	0	9090	0	0	0	0	0	0	Fond.	749	749
9002	13	14	I-I	40x120F	C20/25	CLS_Trav i/Setti-Fo ndazione	0	7070	0	-0	0	0	0	0	Fond.	244	244
9003	101	16	I-I	40x120F	C20/25	CLS_Trav i/Setti-Fo ndazione	0	9090	0	-0	0	-0	0	0	Fond.	225	225
9004	5	6	I-I	40x120F	C20/25	CLS_Trav i/Setti-Fo ndazione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Fond.	230	230

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	1	2	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	1200	220	0	0	1200
40x120F	2	5	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	1200	218	0	0	1200
40x120F	5	7	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	1200	218	0	0	1200
40x120F	7	9	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	1200	218	0	0	1200
40x120F	9	11	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	1200	218	0	0	1200
40x120F	11	101	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	1200	749	0	0	1200
40x120F	13	1	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	1200	726	0	0	1200
Fondazione 9002												
40x120F	13	14	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	1200	244	0	0	1200
Fondazione 9003												
40x120F	101	16	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	1200	225	0	0	1200
Fondazione 9004												
40x120F	5	6	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	1200	230	0	0	1200

Pareti - geometria e vincoli

Parete	Nodi	Tipo	Materiale	Criterio	N.P.	N.P.X	N.P.Y	Spess.
								cm
1	1-3-4-2	Platea	C25/30	CLS_Platee	8			40
2	2-4-6-8-10-12-11-9-7-5	Platea	C25/30	CLS_Platee	84			40
3	1-13-14-3	Platea	C25/30	CLS_Platee	20			40
4	11-12-16-101	Platea	C25/30	CLS_Platee	20			40
6	1-2-103-102	Discreto	C20/25	CLS_Muri	24	4	6	30
7	3-4-105-104	Discreto	C20/25	CLS_Muri	24	4	6	30
8	2-5-114-103	Discreto	C20/25	CLS_Muri	24	4	6	30
9	5-7-116-114	Discreto	C20/25	CLS_Muri	24	4	6	30
10	7-9-118-116	Discreto	C20/25	CLS_Muri	24	4	6	30
11	9-11-120-118	Discreto	C20/25	CLS_Muri	24	4	6	30
12	4-6-115-105	Discreto	C20/25	CLS_Muri	24	4	6	30
13	6-8-117-115	Discreto	C20/25	CLS_Muri	24	4	6	30
14	8-10-119-117	Discreto	C20/25	CLS_Muri	24	4	6	30
15	10-12-121-119	Discreto	C20/25	CLS_Muri	24	4	6	30
16	13-1-102-122	Discreto	C20/25	CLS_Solettone	60	10	6	30
17	14-3-104-123	Discreto	C20/25	CLS_Solettone	60	10	6	30
18	11-101-124-120	Discreto	C20/25	CLS_Solettone	60	10	6	30
19	12-16-125-121	Discreto	C20/25	CLS_Solettone	60	10	6	30
20	120-121-125-124	Discreto	C20/25	CLS_Solettone	20			30
21	122-123-104-105-103-102	Discreto	C20/25	CLS_Solettone	56			30
22	105-115-117-119-121-120-1 18-116-114-103	Discreto	C20/25	CLS_Solettone	87			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)
βm	Coefficiente di riduzione dell'accelerazione massima attesa al sito (quando richiesto)
Ag	Accelerazione del sito a meno di 'g': quando richiesto, rappresenta il valore della accelerazione dello spettro per T=0, quindi comprensiva dei coefficienti di amplificazione topografica (S _T) e stratigrafica (S _S)
Q	Valore del carico uniforme
Vert.1	Valore del carico nel primo vertice ⁽¹⁾
Vert.2	Valore del carico nel secondo vertice ⁽¹⁾
Vert.3	Valore del carico nel terzo vertice ⁽¹⁾
Vert.4	Valore del carico nel quarto vertice ⁽¹⁾
Hw	Altezza del pelo libero dell'acqua

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

Shel I	Cond.	Tipo	Ht	γ	$\emptyset$	c	δ	β	k0	βm	Ag
			cm	kg/mc	°	kg/cmq	°	°			
7	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	300	1800	28	0.00	19	0	--	--	--
7	Spinta sismica terreno	Sisma terreno - Riposo - Dir.Pos.	290	1800	--	--	--	--	0.50	1.00	0.27
12	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	300	1800	28	0.00	19	0	--	--	--
12	Spinta sismica terreno	Sisma terreno - Riposo - Dir.Pos.	290	1800	--	--	--	--	0.50	1.00	0.27
13	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	300	1800	28	0.00	19	0	--	--	--
13	Spinta sismica terreno	Sisma terreno - Riposo - Dir.Pos.	290	1800	--	--	--	--	0.50	1.00	0.27
14	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	300	1800	28	0.00	19	0	--	--	--
14	Spinta sismica terreno	Sisma terreno - Riposo - Dir.Pos.	290	1800	--	--	--	--	0.50	1.00	0.27
15	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	300	1800	28	0.00	19	0	--	--	--
15	Spinta sismica terreno	Sisma terreno - Attivo - Dir.Pos.	340	1800	28	0.00	18	0	--	1.00	0.27
17	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	300	1800	28	0.00	19	0	--	--	--
17	Spinta sismica terreno	Sisma terreno - Riposo - Dir.Pos.	290	1800	--	--	--	--	0.50	1.00	0.27
19	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	300	1800	28	0.00	19	0	--	--	--
19	Spinta sismica terreno	Sisma terreno - Riposo - Dir.Pos.	290	1800	--	--	--	--	0.50	1.00	0.27

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	4563						
1	Carico idrostatico	Uniforme_GLOBZ	1500						
2	Peso Proprio	Peso Proprio kg	17864						
2	Carico idrostatico	Uniforme_GLOBZ	1500						
3	Peso Proprio	Peso Proprio kg	17152						
3	Carico	Uniforme_GLOBZ	1500						

She II	Cond.	Tipo	Q	Vert.1	Vert.2	Vert.3	Vert.4	Hw	γ
	idrostatico								
4	Peso Proprio	Peso Proprio kg	17003						
4	Carico idrostatico	Uniforme_GLOBZ	1500						
6	Peso Proprio	Peso Proprio kg	4618						
6	Carico idrostatico	Idrostatico - Positivo						150	1000
7	Peso Proprio	Peso Proprio kg	3753						
7	Carico idrostatico	Idrostatico - Negativo						150	1000
8	Peso Proprio	Peso Proprio kg	4572						
8	Carico idrostatico	Idrostatico - Positivo						150	1000
9	Peso Proprio	Peso Proprio kg	4572						
9	Carico idrostatico	Idrostatico - Positivo						150	1000
10	Peso Proprio	Peso Proprio kg	4572						
10	Carico idrostatico	Idrostatico - Positivo						150	1000
11	Peso Proprio	Peso Proprio kg	4572						
11	Carico idrostatico	Idrostatico - Positivo						150	1000
12	Peso Proprio	Peso Proprio kg	3635						
12	Carico idrostatico	Idrostatico - Negativo						150	1000
13	Peso Proprio	Peso Proprio kg	3635						
13	Carico idrostatico	Idrostatico - Negativo						150	1000
14	Peso Proprio	Peso Proprio kg	3635						
14	Carico idrostatico	Idrostatico - Negativo						150	1000
15	Peso Proprio	Peso Proprio kg	3635						
15	Carico idrostatico	Idrostatico - Negativo						150	1000
16	Peso Proprio	Peso Proprio kg	15241						
16	Carico idrostatico	Idrostatico - Positivo						150	1000
17	Peso Proprio	Peso Proprio kg	15134						
17	Carico idrostatico	Idrostatico - Negativo						150	1000
18	Peso Proprio	Peso Proprio kg	15736						
18	Carico idrostatico	Idrostatico - Positivo						150	1000
19	Peso Proprio	Peso Proprio kg	15697						
19	Carico idrostatico	Idrostatico - Negativo						150	1000
20	Peso Proprio	Peso Proprio kg	12752						
20	Schema di Carico 1	Uniforme_GLOBZ	1000						
20	Q permanente no strutturale	Uniforme_GLOBZ	250						
21	Peso Proprio	Peso Proprio kg	16286						
21	Schema di Carico 1	Uniforme_GLOBZ	1000						
21	Q permanente no strutturale	Uniforme_GLOBZ	250						
22	Peso Proprio	Peso Proprio kg	13398						
22	Schema di Carico 1	Uniforme_GLOBZ	1000						
22	Q permanente no strutturale	Uniforme_GLOBZ	250						

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
- Taglienti 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 /I _s ² >= 1
	kg/cm	kg/cm	kg/cm	kg*cm/rad	cm	cm	
1	5.552621E05	7.521220E06	6.980809E02	1.222963E12	-99	525	0.328

Ellissi delle rigidezze

Piano	K ξ	K η	alfa °	r ξ	r η
	kg/cm	kg/cm		cm	cm
1	5.552620E05	7.521221E06	0	403	1484

Baricentri masse per posizione masse

Piano	Pos.Masse	X cm	Y cm	Peso Sism. kg
0	1	0	0	0
0	2	0	0	0
0	3	0	0	0
0	4	0	0	0
1	1	176	447	99502
1	2	210	531	99502
1	3	176	615	99502
1	4	141	531	99502

Risultati Analisi Dinamica - Baricentri masse e masse

Scenario di calcolo: **Set_NT_ 2018 A2_SLV_SLD_STR_GEO**

Piano	Rigido	Massa kg	X cm	Y cm	Z cm
0	No	0	0	0	0
1	Si	99502	176	447	256

Piano	Rigido	Massa kg	X cm	Y cm	Z cm
0	No	0	0	0	0
1	Si	99502	210	531	256

Piano	Rigido	Massa	X	Y	Z
		kg	cm	cm	cm
0	No	0	0	0	0
1	Si	99502	176	615	256

Piano	Rigido	Massa	X	Y	Z
		kg	cm	cm	cm
0	No	0	0	0	0
1	Si	99502	141	531	256

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, compressive, 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	116445	-870	227877	0.00	0.00	--
1	-25418	-259	-125251	0.20	-0.01	0.000281

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	116445	-870	116445	-870
1	0	0	0	0	-25418	-259	-25418	-259

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	116101	-1160	222336	0.00	0.00	--
1	-25454	4	-122025	0.20	-0.01	0.000270

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

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
0	0	0	0	0	116101	-1160	116101	-1160
1	0	0	0	0	-25454	4	-25454	4

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: 3-I-3 (SISMAX1_SLV)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	116515	-1356	228014	0.00	0.00	--
1	-25814	480	-124487	0.20	-0.02	0.000275

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	116515	-1356	116515	-1356
1	0	0	0	0	-25814	480	-25814	480

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	116402	-1345	233532	0.00	0.00	--
1	-25651	-34	-128115	0.20	-0.01	0.000284

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	116402	-1345	116402	-1345
1	0	0	0	0	-25651	-34	-25651	-34

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	80030	38814	230701	0.00	0.00	--

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
1	-1867	-26065	-129610	-3.05	0.17	0.004326

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	80030	38814	80030	38814
1	0	0	0	0	-1867	-26065	-1867	-26065

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	80548	51053	229718	0.00	0.00	--
1	-1128	-47779	-124979	-3.05	0.28	0.002290

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	80548	51053	80548	51053
1	0	0	0	0	-1128	-47779	-1128	-47779

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	81839	43655	231027	0.00	0.00	--
1	2468	-30906	-121671	-3.08	0.21	0.003463

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	81839	43655	81839	43655
1	0	0	0	0	2468	-30906	2468	-30906

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	80504	6703	226174	0.00	0.00	--
1	-32	-3037	-124644	-0.46	0.04	0.005472

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	80504	6703	80504	6703
1	0	0	0	0	-32	-3037	-32	-3037

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	99848	-1045	228597	0.00	0.00	--
1	-13701	-179	-125841	-0.02	-0.01	0.000064

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	99848	-1045	99848	-1045
1	0	0	0	0	-13701	-179	-13701	-179

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	99673	-1245	225638	0.00	0.00	--
1	-13695	-9	-124086	-0.02	-0.01	0.000063

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	99673	-1245	99673	-1245
1	0	0	0	0	-13695	-9	-13695	-9

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
-------	---------------	----------	------------

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	99878	-1398	228669	0.00	0.00	--
1	-13875	267	-125486	-0.02	-0.01	0.000066

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	99878	-1398	99878	-1398
1	0	0	0	0	-13875	267	-13875	267

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	99811	-1333	231664	0.00	0.00	--
1	-13796	-16	-127446	-0.02	-0.01	0.000070

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	99811	-1333	99811	-1333
1	0	0	0	0	-13796	-16	-13796	-16

Percentuali assorbite in direzione X

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

Percentuali assorbite in direzione Y

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

Combinazione: 9-I-1 (SISMAY_SLD)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	77752	18360	230101	0.00	0.00	--
1	-871	-12685	-128041	-3.00	0.00	0.008634

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	77752	18360	77752	18360
1	0	0	0	0	-871	-12685	-871	-12685

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	77985	24511	229628	0.00	0.00	--
1	-542	-23267	-125759	-3.03	0.05	0.004671

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	77985	24511	77985	24511
1	0	0	0	0	-542	-23267	-542	-23267

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	78616	20692	230290	0.00	0.00	--
1	1131	-14958	-124144	-3.01	0.02	0.007123

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	78616	20692	78616	20692
1	0	0	0	0	1131	-14958	1131	-14958

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	77971	2973	227949	0.00	0.00	--
1	-11	-1728	-125640	-0.47	0.01	0.009668

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	77971	2973	77971	2973
1	0	0	0	0	-11	-1728	-11	-1728

Percentuali assorbite in direzione X

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

Percentuali assorbite in direzione Y

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

Periodi di vibrazione e Masse modali

Scenario di calcolo: **Set_NT_2018 A2_SLV_SLD_STR_GEO**

Posizione masse 1

Numero di Frequenze calcolate =30, filtrate=28

N	T	Coeff. Partecipazione		Masse Modali		Percentuali	
	s			kgm*g			
		Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°
1(1)	0.0988	-85.210	-1.606	71204	25	71.56	0.03
2(2)	0.0567	-6.085	-38.056	363	14203	0.36	14.27
3(3)	0.0506	1.590	-26.888	25	7090	0.02	7.13
4(4)	0.0446	-0.861	17.362	7	2956	0.01	2.97
5(5)	0.0355	10.769	-4.631	1137	210	1.14	0.21
6(7)	0.0189	6.658	3.005	435	89	0.44	0.09
7(8)	0.0164	-35.783	-4.824	12557	228	12.62	0.23
8(9)	0.0143	-9.832	-2.677	948	70	0.95	0.07
9(10)	0.0138	16.140	-9.968	2555	974	2.57	0.98
10(11)	0.0135	3.734	-30.600	137	9183	0.14	9.23
11(12)	0.0107	-3.699	11.366	134	1267	0.13	1.27
12(13)	0.0102	9.525	2.061	890	42	0.89	0.04
13(14)	0.0097	4.145	-27.481	168	7406	0.17	7.44
14(15)	0.0097	-3.696	3.751	134	138	0.13	0.14
15(16)	0.0090	4.050	7.896	161	611	0.16	0.61
16(17)	0.0085	-6.584	17.415	425	2974	0.43	2.99
17(18)	0.0085	-6.992	5.913	479	343	0.48	0.34
18(19)	0.0082	1.235	16.367	15	2627	0.02	2.64
19(20)	0.0077	-1.376	-8.002	19	628	0.02	0.63
20(21)	0.0076	-1.820	-13.966	32	1913	0.03	1.92
21(22)	0.0074	-0.861	16.917	7	2807	0.01	2.82
22(23)	0.0073	-0.129	-11.591	0	1317	0.00	1.32
23(24)	0.0072	-7.414	9.284	539	845	0.54	0.85
24(25)	0.0070	2.187	-20.168	47	3989	0.05	4.01
25(26)	0.0069	9.069	-25.658	806	6456	0.81	6.49
26(27)	0.0068	-2.590	-38.551	66	14575	0.07	14.65
27(28)	0.0067	0.257	-20.553	1	4142	0.00	4.16
28(30)	0.0062	-1.368	-3.255	18	104	0.02	0.10
Somma delle Masse Modali [kgm*g]				93310	87212		
Masse strutturali libere [kgm*g]				99502	99502		
Percentuale				93.78	87.65	93.78	87.65

Masse e coefficienti di partecipazione rotazionali:

N	T(s)	Coeff. Partecipazione	Masse Modali	Percentuali
			kgm*g	
1(1)	0.0988	-60.504	35900	0.79
2(2)	0.0567	-146.320	209955	4.61
3(3)	0.0506	-180.200	318441	6.99
4(4)	0.0446	543.275	2894405	63.50
5(5)	0.0355	-94.021	86691	1.90
6(7)	0.0189	21.345	4468	0.10

N	T(s)	Coeff. Partecipazione	Masse Modali	Percentuali
7(8)	0.0164	-16.088	2538	0.06
8(9)	0.0143	-37.722	13954	0.31
9(10)	0.0138	-100.334	98722	2.17
10(11)	0.0135	72.552	51621	1.13
11(12)	0.0107	79.956	62693	1.38
12(13)	0.0102	49.952	24470	0.54
13(14)	0.0097	60.095	35416	0.78
14(15)	0.0097	12.792	1605	0.04
15(16)	0.0090	-35.859	12610	0.28
16(17)	0.0085	-23.870	5588	0.12
17(18)	0.0085	-21.864	4688	0.10
18(19)	0.0082	-46.342	21060	0.46
19(20)	0.0077	17.876	3134	0.07
20(21)	0.0076	46.366	21083	0.46
21(22)	0.0074	-31.985	10033	0.22
22(23)	0.0073	35.520	12373	0.27
23(24)	0.0072	-32.380	10282	0.23
24(25)	0.0070	88.003	75948	1.67
25(26)	0.0069	71.606	50283	1.10
26(27)	0.0068	103.673	105402	2.31
27(28)	0.0067	52.144	26664	0.59
28(30)	0.0062	23.121	5242	0.12

Posizione masse 2

Numero di Frequenze calcolate =30, filtrate=27

N	T	Coeff. Partecipazione		Masse Modali		Percentuali	
	s			kgm*g			
		Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°
1(1)	0.1004	-84.310	-0.162	69707	0	70.06	0.00
2(2)	0.0581	0.520	-42.638	3	17828	0.00	17.92
3(3)	0.0515	16.983	1.564	2828	24	2.84	0.02
4(4)	0.0481	-0.134	25.643	0	6449	0.00	6.48
5(5)	0.0380	10.754	-0.601	1134	4	1.14	0.00
6(6)	0.0224	0.983	3.317	9	108	0.01	0.11
7(7)	0.0195	-3.629	0.316	129	1	0.13	0.00
8(8)	0.0161	-32.486	1.070	10349	11	10.40	0.01
9(10)	0.0140	-19.580	-8.183	3760	657	3.78	0.66
10(11)	0.0137	-4.673	35.328	214	12240	0.22	12.30
11(12)	0.0109	-0.734	13.061	5	1673	0.01	1.68
12(13)	0.0101	11.720	13.463	1347	1778	1.35	1.79
13(14)	0.0099	-9.373	18.665	862	3417	0.87	3.43
14(15)	0.0097	2.293	-13.798	52	1867	0.05	1.88
15(16)	0.0092	-3.543	-10.526	123	1087	0.12	1.09
16(17)	0.0089	-4.666	-6.364	214	397	0.21	0.40
17(18)	0.0086	-3.963	-1.546	154	23	0.15	0.02
18(19)	0.0082	-5.700	17.349	319	2952	0.32	2.97
19(20)	0.0081	-11.482	-2.075	1293	42	1.30	0.04
20(21)	0.0080	-1.175	20.612	14	4166	0.01	4.19
21(22)	0.0076	2.297	-3.944	52	153	0.05	0.15
22(23)	0.0074	0.433	-16.179	2	2567	0.00	2.58
23(25)	0.0071	-0.654	-15.945	4	2493	0.00	2.51
24(26)	0.0068	-1.192	-10.758	14	1135	0.01	1.14
25(27)	0.0067	-1.738	-47.837	30	22441	0.03	22.55
26(28)	0.0067	-8.054	11.067	636	1201	0.64	1.21
27(30)	0.0063	-14.633	-10.818	2100	1148	2.11	1.15
Somma delle Masse Modali [kgm*g]				95352	85860		
Masse strutturali libere [kgm*g]				99502	99502		
Percentuale				95.83	86.29	95.83	86.29

Masse e coefficienti di partecipazione rotazionali:

N	T(s)	Coeff. Partecipazione	Masse Modali kgm*g	Percentuali
1(1)	0.1004	23.140	5251	0.10
2(2)	0.0581	-183.147	328941	6.26
3(3)	0.0515	20.505	4123	0.08
4(4)	0.0481	631.601	3912066	74.48
5(5)	0.0380	46.169	20904	0.40
6(6)	0.0224	11.851	1377	0.03
7(7)	0.0195	33.865	11247	0.21
8(8)	0.0161	36.930	13375	0.25
9(10)	0.0140	80.611	63725	1.21
10(11)	0.0137	4.858	231	0.00
11(12)	0.0109	114.222	127944	2.44
12(13)	0.0101	-7.516	554	0.01
13(14)	0.0099	-51.115	25623	0.49
14(15)	0.0097	31.596	9790	0.19
15(16)	0.0092	25.418	6336	0.12
16(17)	0.0089	43.381	18455	0.35
17(18)	0.0086	31.267	9587	0.18
18(19)	0.0082	-34.251	11505	0.22
19(20)	0.0081	1.486	22	0.00
20(21)	0.0080	-56.681	31506	0.60
21(22)	0.0076	16.198	2573	0.05
22(23)	0.0074	47.766	22374	0.43
23(25)	0.0071	44.875	19748	0.38
24(26)	0.0068	41.892	17210	0.33
25(27)	0.0067	168.830	279526	5.32
26(28)	0.0067	-34.946	11976	0.23
27(30)	0.0063	2.621	67	0.00

Posizione masse 3

Numero di Frequenze calcolate =30, filtrate=28

N	T	Coeff. Partecipazione		Masse Modali kgm*g		Percentuali	
	s						
		Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°
1(1)	0.0988	-85.167	1.413	71131	20	71.49	0.02
2(2)	0.0570	6.342	-37.000	394	13426	0.40	13.49
3(3)	0.0503	1.402	28.108	19	7748	0.02	7.79
4(4)	0.0443	-1.500	-17.621	22	3045	0.02	3.06
5(5)	0.0357	10.699	3.885	1123	148	1.13	0.15
6(6)	0.0219	4.297	0.592	181	3	0.18	0.00
7(7)	0.0189	-5.897	3.564	341	125	0.34	0.13
8(8)	0.0165	-35.194	6.376	12147	399	12.21	0.40
9(9)	0.0143	-13.497	-1.429	1787	20	1.80	0.02
10(10)	0.0138	14.426	6.878	2041	464	2.05	0.47
11(11)	0.0134	4.016	32.110	158	10111	0.16	10.16
12(12)	0.0107	2.091	13.625	43	1820	0.04	1.83
13(13)	0.0101	10.352	3.419	1051	115	1.06	0.12
14(14)	0.0097	6.626	3.158	431	98	0.43	0.10
15(15)	0.0091	2.407	16.607	57	2705	0.06	2.72
16(16)	0.0088	0.159	19.887	0	3879	0.00	3.90
17(17)	0.0085	1.031	-3.262	10	104	0.01	0.10
18(18)	0.0084	6.729	8.898	444	776	0.45	0.78
19(19)	0.0082	-4.029	24.602	159	5936	0.16	5.97
20(20)	0.0080	-0.234	14.735	1	2129	0.00	2.14
21(21)	0.0077	1.932	-11.385	37	1271	0.04	1.28
22(22)	0.0076	1.539	-10.453	23	1072	0.02	1.08
23(23)	0.0074	-1.715	-4.604	29	208	0.03	0.21
24(24)	0.0072	-6.259	-8.094	384	642	0.39	0.65
25(25)	0.0070	6.850	21.103	460	4367	0.46	4.39
26(26)	0.0070	-9.821	-13.601	946	1814	0.95	1.82
27(27)	0.0068	0.503	-46.012	2	20761	0.00	20.87

N	T	Coeff. Partecipazione		Masse Modali		Percentuali	
28(28)	0.0067	2.556	24.686	64	5976	0.06	6.01
Somma delle Masse Modali [kgm*g]				93485	89181		
Masse strutturali libere [kgm*g]				99502	99502		
Percentuale				93.95	89.63	93.95	89.63

Masse e coefficienti di partecipazione rotazionali:

N	T(s)	Coeff. Partecipazione		Masse Modali	Percentuali
				kgm*g	
1(1)	0.0988	113.835		127080	2.69
2(2)	0.0570	-136.917		183839	3.89
3(3)	0.0503	179.423		315701	6.69
4(4)	0.0443	-539.267		2851857	60.42
5(5)	0.0357	179.445		315780	6.69
6(6)	0.0219	88.293		76449	1.62
7(7)	0.0189	93.759		86208	1.83
8(8)	0.0165	97.420		93072	1.97
9(9)	0.0143	117.632		135697	2.87
10(10)	0.0138	68.044		45405	0.96
11(11)	0.0134	-62.141		37869	0.80
12(12)	0.0107	79.998		62759	1.33
13(13)	0.0101	-8.175		655	0.01
14(14)	0.0097	-6.212		378	0.01
15(15)	0.0091	-44.595		19503	0.41
16(16)	0.0088	-66.286		43089	0.91
17(17)	0.0085	-23.113		5239	0.11
18(18)	0.0084	-6.813		455	0.01
19(19)	0.0082	-67.189		44271	0.94
20(20)	0.0080	-38.573		14591	0.31
21(21)	0.0077	26.226		6745	0.14
22(22)	0.0076	23.044		5208	0.11
23(23)	0.0074	13.221		1714	0.04
24(24)	0.0072	30.499		9122	0.19
25(25)	0.0070	-85.508		71703	1.52
26(26)	0.0070	34.197		11469	0.24
27(27)	0.0068	121.013		143611	3.04
28(28)	0.0067	-70.883		49273	1.04

Posizione masse 4

Numero di Frequenze calcolate =30, filtrate=27

N	T	Coeff. Partecipazione		Masse Modali		Percentuali	
	s			kgm*g			
		Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°
1(1)	0.0973	-85.548	-0.019	71770	0	72.13	0.00
2(2)	0.0524	-3.380	-43.364	112	18441	0.11	18.53
3(3)	0.0519	-7.974	18.448	623	3338	0.63	3.35
4(4)	0.0417	0.342	16.487	1	2666	0.00	2.68
5(5)	0.0335	8.196	-0.251	659	1	0.66	0.00
6(7)	0.0186	-13.382	0.341	1756	1	1.76	0.00
7(8)	0.0163	-36.839	0.826	13309	7	13.38	0.01
8(9)	0.0140	-14.284	-3.248	2001	103	2.01	0.10
9(10)	0.0135	-1.377	27.352	19	7337	0.02	7.37
10(11)	0.0130	-0.314	-14.984	1	2202	0.00	2.21
11(12)	0.0105	-0.991	10.504	10	1082	0.01	1.09
12(13)	0.0101	8.115	2.357	646	54	0.65	0.05
13(14)	0.0095	3.986	-0.843	156	7	0.16	0.01
14(15)	0.0090	-0.138	-23.854	0	5580	0.00	5.61
15(16)	0.0085	2.898	-5.056	82	251	0.08	0.25
16(17)	0.0084	4.257	-8.155	178	652	0.18	0.66
17(18)	0.0082	-3.026	11.975	90	1406	0.09	1.41

N	T	Coeff. Partecipazione		Masse Modali		Percentuali	
18(20)	0.0079	-0.983	35.384	9	12279	0.01	12.34
19(21)	0.0075	3.270	3.522	105	122	0.11	0.12
20(22)	0.0073	-0.671	-12.405	4	1509	0.00	1.52
21(23)	0.0073	-2.023	-36.574	40	13118	0.04	13.18
22(24)	0.0072	-8.804	15.100	760	2236	0.76	2.25
23(25)	0.0070	-2.996	-20.406	88	4083	0.09	4.10
24(26)	0.0069	6.303	4.163	390	170	0.39	0.17
25(27)	0.0067	0.987	40.181	10	15833	0.01	15.91
26(29)	0.0063	4.421	-1.043	192	11	0.19	0.01
27(30)	0.0062	-1.677	-10.644	28	1111	0.03	1.12
Somma delle Masse Modali [kgm*g]				93038	93598		
Masse strutturali libere [kgm*g]				99502	99502		
Percentuale				93.50	94.07	93.50	94.07

Masse e coefficienti di partecipazione rotazionali:

N	T(s)	Coeff. Partecipazione	Masse Modali kgm*g	Percentuali
1(1)	0.0973	29.759	8685	0.22
2(2)	0.0524	-160.511	252658	6.28
3(3)	0.0519	70.417	48627	1.21
4(4)	0.0417	519.983	2651545	65.87
5(5)	0.0335	36.574	13118	0.33
6(7)	0.0186	36.503	13067	0.32
7(8)	0.0163	35.350	12254	0.30
8(9)	0.0140	26.344	6806	0.17
9(10)	0.0135	17.964	3165	0.08
10(11)	0.0130	121.402	144535	3.59
11(12)	0.0105	94.120	86874	2.16
12(13)	0.0101	28.387	7902	0.20
13(14)	0.0095	-16.167	2563	0.06
14(15)	0.0090	61.945	37630	0.93
15(16)	0.0085	14.927	2185	0.05
16(17)	0.0084	21.065	4352	0.11
17(18)	0.0082	-35.129	12102	0.30
18(20)	0.0079	-83.839	68931	1.71
19(21)	0.0075	-12.080	1431	0.04
20(22)	0.0073	32.284	10221	0.25
21(23)	0.0073	86.977	74188	1.84
22(24)	0.0072	-40.015	15702	0.39
23(25)	0.0070	92.593	84078	2.09
24(26)	0.0069	1.122	12	0.00
25(27)	0.0067	-92.946	84719	2.10
26(29)	0.0063	3.687	133	0.00
27(30)	0.0062	25.409	6331	0.16

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	13	1	0.77(2)	0.79(2)	0.82(2)	0.84(2)	0.86(2)	0.88(2)
9001	11	101	0.82(2)	0.78(2)	0.74(2)	0.69(2)	0.65(2)	0.61(2)
9001	9	11	0.87(2)	0.86(2)	0.85(2)	0.84(2)	0.83(2)	0.82(2)
9001	7	9	0.90(2)	0.90(2)	0.89(2)	0.88(2)	0.88(2)	0.87(2)
9001	5	7	0.91(2)	0.91(2)	0.90(2)	0.90(2)	0.90(2)	0.90(2)
9001	2	5	0.90(2)	0.90(2)	0.90(2)	0.90(2)	0.91(2)	0.91(2)
9001	1	2	0.88(2)	0.88(2)	0.89(2)	0.89(2)	0.90(2)	0.90(2)

Asta	N.in.	N.fin.	0/5	1/5	2/5	3/5	4/5	5/5
9002	13	14	0.77(2)	0.76(2)	0.74(2)	0.73(2)	0.72(2)	0.71(2)
9003	101	16	0.62(2)	0.61(2)	0.59(2)	0.59(3-I-2)	0.61(3-I-3)	0.62(3-I-3)
9004	5	6	0.90(2)	0.89(2)	0.87(2)	0.86(2)	0.84(2)	0.83(2)

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	1	0	0	1400(2)	89(4-I-2)	-471(3-I-3)	0
	2	0	0	-1153(2)	-71(3-I-1)	875(3-II-2)	0
9001	2	0	0	1336(3-II-1)	-62(4-II-2)	766(3-II-3)	0
	5	0	0	-1360(2)	572(2)	1434(3-II-2)	0
9001	5	0	0	665(3-I-3)	-930(2)	1458(3-II-2)	0
	7	0	0	-1928(2)	-292(2)	-913(3-I-2)	0
9001	7	0	0	743(2)	-145(3-II-3)	-872(3-I-2)	0
	9	0	0	-1427(3-II-3)	62(4-II-2)	-850(3-I-1)	0
9001	9	0	0	1401(2)	196(2)	-877(3-I-2)	0
	11	0	0	-1260(3-II-3)	108(2)	-693(3-I-1)	0
9001	11	0	0	1482(2)	-81(3-II-3)	-786(3-I-1)	0
	101	0	0	-219(3-II-3)	722(3-II-3)	225(3-I-3)	0
9001	13	0	0	-134(1)	-833(2)	409(2)	0
	1	0	0	-1073(2)	126(3-II-1)	-524(3-I-3)	0
9002	13	0	0	3425(3-I-1)	-108(3-I-2)	1964(3-II-1)	0
	14	0	0	-5425(2)	84(3-I-4)	-1534(2)	0
9003	101	0	0	2609(3-I-3)	108(3-I-2)	1845(3-II-3)	0
	16	0	0	-3676(2)	49(3-II-4)	-1355(3-II-3)	0
9004	5	0	0	3212(3-II-2)	28(3-II-3)	2580(2)	0
	6	0	0	-5816(2)	25(3-II-3)	-1430(3-I-2)	0

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	2.02(2)	0.31(3-II-3)	-0.43(2)	731(2)	63(2)	58(3-I-3)
1	2	1.58(2)	0.42(3-II-3)	-0.25(2)	809(2)	116(3-II-3)	-70(3-II-3)
1	3	1.57(2)	0.43(3-II-3)	-0.14(2)	778(2)	140(3-II-3)	-110(2)
1	4	1.92(2)	0.36(3-II-3)	-0.11(4-I-2)	631(2)	165(3-II-3)	-204(2)
1	5	0.76(2)	0.37(3-II-3)	-0.43(2)	62(3-II-3)	38(3-II-3)	-26(4-II-2)
1	6	1.09(2)	-0.31(3-I-3)	-0.28(2)	-169(3-I-3)	-104(3-I-3)	-32(3-I-1)
1	7	1.14(2)	-0.37(3-I-3)	-0.10(4-I-2)	-175(3-I-3)	-132(3-I-3)	-28(3-I-1)
1	8	1.00(2)	0.29(3-II-3)	0.21(3-I-3)	167(3-II-2)	-118(3-I-3)	-52(2)
2	1	0.67(3-II-2)	0.51(3-II-3)	-0.27(2)	-1284(2)	-324(2)	318(2)
2	2	1.34(2)	0.74(3-II-3)	-0.18(3-II-3)	-1528(2)	-224(3-I-2)	340(2)
2	3	1.19(2)	0.67(3-II-3)	-0.68(3-I-2)	-1707(2)	-302(2)	418(2)
2	4	1.03(2)	0.54(3-II-2)	-0.36(2)	-1993(2)	-512(2)	487(2)
2	5	1.19(2)	0.51(3-II-2)	-0.52(2)	-2073(2)	-594(2)	541(2)
2	6	1.30(2)	0.52(3-II-2)	-0.67(2)	-2213(2)	-751(2)	633(2)
2	7	1.22(2)	0.52(3-II-3)	-0.87(2)	-2137(2)	-934(2)	765(2)
2	8	1.11(2)	0.50(3-II-3)	-0.93(2)	-2010(2)	-914(2)	782(2)
2	9	1.00(2)	0.49(3-II-2)	-0.95(2)	-2003(2)	-942(2)	804(2)
2	10	0.80(2)	0.48(3-II-2)	-0.98(2)	-2061(2)	-1038(2)	836(2)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
2	11	0.52(3-II-1)	0.42(3-II-3)	-0.89(2)	-1820(2)	-1044(2)	821(2)
2	12	0.34(3-II-1)	-0.32(3-I-2)	-0.67(2)	-1434(2)	-712(2)	614(2)
2	13	0.88(2)	-0.48(3-I-2)	-0.55(2)	-754(2)	-114(3-I-2)	152(3-I-2)
2	14	0.78(2)	-0.36(3-I-2)	-0.32(2)	-115(3-I-1)	65(3-II-3)	-105(2)
2	15	1.64(2)	0.48(3-II-3)	-1.04(2)	337(2)	410(2)	-425(2)
2	16	1.10(2)	0.55(3-II-3)	-0.63(2)	810(2)	231(2)	-436(2)
2	17	1.01(2)	0.54(3-II-3)	-0.58(2)	589(2)	180(3-I-1)	-277(3-I-1)
2	18	0.99(2)	0.57(3-II-3)	-0.61(2)	420(3-I-2)	145(3-I-1)	-266(3-I-1)
2	19	0.96(2)	0.56(3-II-3)	-0.66(2)	412(3-I-2)	150(3-I-1)	-268(3-I-1)
2	20	0.98(2)	0.64(3-II-3)	-0.68(2)	452(3-I-2)	151(3-I-1)	-265(3-I-1)
2	21	1.02(2)	0.68(3-II-3)	-0.69(2)	462(3-I-2)	128(3-I-1)	-250(3-I-2)
2	22	1.06(2)	0.68(3-II-3)	-0.70(2)	433(3-I-2)	85(3-I-1)	-223(3-I-2)
2	23	1.05(2)	0.62(3-II-3)	-0.71(2)	383(3-I-2)	68(3-I-1)	-210(3-I-2)
2	24	1.02(2)	0.68(3-II-3)	-0.71(2)	-438(3-II-2)	64(3-I-1)	-176(3-I-2)
2	25	0.86(2)	0.74(3-II-3)	-0.70(2)	-513(3-II-2)	58(3-II-3)	-143(3-I-2)
2	26	0.41(3-II-2)	0.79(3-II-3)	-0.68(2)	-638(3-II-2)	142(3-II-3)	-115(3-I-2)
2	27	0.56(3-II-1)	0.57(3-II-2)	0.23(4-II-2)	-545(3-II-3)	114(3-II-2)	122(3-II-1)
2	28	1.12(2)	0.55(3-II-3)	-0.10(3-I-1)	-253(1)	142(3-II-3)	-119(2)
2	29	1.37(2)	0.54(3-II-3)	-0.16(3-I-1)	625(2)	197(3-II-3)	-298(2)
2	30	1.90(2)	0.51(3-II-3)	-0.46(2)	628(2)	-69(3-I-3)	-42(3-II-3)
2	31	0.99(2)	0.53(3-II-3)	-0.38(2)	294(3-II-3)	-122(3-I-3)	33(3-II-1)
2	32	0.85(2)	0.59(3-II-3)	-0.56(2)	-309(3-I-2)	-203(3-I-2)	330(2)
2	33	0.94(2)	0.52(3-II-3)	-0.90(2)	-460(3-I-1)	-313(3-I-2)	119(3-I-2)
2	34	0.94(2)	0.59(3-II-3)	-0.76(2)	1289(2)	476(2)	-704(2)
2	35	0.96(2)	0.60(3-II-3)	-0.71(2)	1142(2)	428(2)	-592(2)
2	36	0.92(2)	0.56(3-II-3)	-0.83(2)	733(2)	315(3-II-2)	-489(2)
2	37	0.76(2)	0.50(3-II-3)	-0.62(2)	571(2)	477(2)	-539(2)
2	38	0.68(2)	0.42(3-II-2)	-0.63(2)	-269(3-I-1)	158(3-II-2)	-148(2)
2	39	0.80(2)	0.41(3-II-2)	-0.62(2)	342(2)	342(2)	-441(2)
2	40	0.85(2)	0.53(3-II-3)	-0.60(2)	958(2)	583(2)	-662(2)
2	41	0.99(2)	0.51(3-II-3)	-0.56(2)	903(2)	537(2)	-671(2)
2	42	0.96(2)	0.54(3-II-3)	-0.56(2)	1044(2)	549(2)	-616(2)
2	43	0.92(2)	0.57(3-II-3)	-0.61(2)	1080(2)	494(2)	-608(2)
2	44	0.93(2)	0.58(3-II-3)	-0.67(2)	1108(2)	466(2)	-607(2)
2	45	0.83(2)	0.56(3-II-3)	-0.65(2)	1100(2)	583(2)	-700(2)
2	46	0.87(2)	0.58(3-II-3)	-0.72(2)	1201(2)	531(2)	-715(2)
2	47	0.59(2)	0.49(3-II-3)	-0.81(2)	-408(3-I-1)	-257(3-I-2)	-63(2)
2	48	0.74(2)	0.55(3-II-3)	-0.70(2)	599(2)	381(2)	-528(2)
2	49	0.77(2)	0.52(3-II-3)	-0.89(2)	-455(3-I-1)	-332(3-I-2)	88(3-I-2)
2	50	0.80(2)	0.56(3-II-3)	-0.80(2)	666(2)	333(3-II-2)	-517(2)
2	51	0.92(2)	0.61(3-II-3)	0.09(4-II-2)	1093(2)	322(3-II-3)	-215(2)
2	52	1.12(2)	0.60(3-II-3)	-0.15(2)	1277(2)	251(3-II-3)	-235(2)
2	53	0.95(2)	0.63(3-II-3)	-0.13(4-I-2)	1332(2)	361(3-II-3)	-242(2)
2	54	0.97(2)	0.64(3-II-3)	-0.14(2)	1110(2)	305(3-II-3)	-144(2)
2	55	0.99(2)	0.61(3-II-3)	-0.19(2)	904(2)	187(3-II-3)	-104(2)
2	56	0.96(2)	0.66(3-II-3)	-0.14(3-II-3)	373(3-II-2)	180(3-II-2)	-24(4-I-2)
2	57	0.95(2)	0.62(3-II-3)	-0.57(2)	1071(2)	284(3-II-2)	-249(2)
2	58	0.99(2)	0.59(3-II-3)	-0.51(2)	-291(3-I-2)	-197(3-I-2)	60(3-I-3)
2	59	1.12(2)	0.63(3-II-3)	-0.19(2)	229(3-II-2)	212(3-II-2)	49(4-II-2)
2	60	0.97(2)	0.66(3-II-3)	-0.24(2)	1095(2)	334(3-II-3)	-166(2)
2	61	1.11(2)	0.64(3-II-3)	-0.50(2)	190(3-II-2)	163(3-II-2)	72(3-II-1)
2	62	0.96(2)	0.65(3-II-3)	-0.43(2)	1094(2)	317(3-II-2)	-198(2)
2	63	0.81(2)	0.67(3-II-3)	-0.71(2)	1022(2)	306(3-II-3)	-338(2)
2	64	0.88(2)	0.65(3-II-3)	-0.62(2)	1490(2)	369(3-II-3)	-381(2)
2	65	0.81(2)	0.69(3-II-3)	-0.21(2)	1401(2)	402(3-II-3)	-273(2)
2	66	0.78(2)	0.69(3-II-3)	-0.43(2)	1449(2)	395(3-II-3)	-317(2)
2	67	0.63(3-II-1)	0.76(3-II-3)	-0.48(2)	945(2)	362(3-II-3)	-266(2)
2	68	0.67(3-II-1)	0.70(3-II-3)	-0.12(4-I-2)	964(2)	370(3-II-3)	-226(2)
2	69	1.11(2)	0.54(3-II-2)	-0.57(2)	-378(3-I-2)	-258(3-I-2)	75(3-I-3)
2	70	0.99(2)	0.63(3-II-3)	-0.71(2)	1132(2)	291(3-II-3)	-396(2)
2	71	0.99(2)	0.60(3-II-3)	-0.69(2)	1507(2)	356(3-II-3)	-462(2)
2	72	1.04(2)	0.58(3-II-3)	-0.64(2)	1023(2)	263(3-II-2)	-315(2)
2	73	1.03(2)	0.56(3-II-3)	-0.82(2)	798(2)	307(3-II-2)	-477(2)
2	74	1.06(2)	0.54(3-II-3)	-0.87(2)	-474(3-I-2)	-296(3-I-2)	101(3-I-2)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
2	75	1.18(2)	0.52(3-II-3)	-0.70(2)	-432(3-I-2)	-330(3-I-2)	75(3-I-3)
2	76	1.10(2)	0.55(3-II-3)	-0.71(2)	961(2)	265(3-II-2)	-391(2)
2	77	1.09(2)	0.56(3-II-3)	-0.78(2)	879(2)	286(3-II-2)	-456(2)
2	78	1.15(2)	0.53(3-II-3)	-0.81(2)	-474(3-I-2)	-332(3-I-2)	71(3-I-3)
2	79	1.01(2)	0.59(3-II-3)	-0.77(2)	1363(2)	422(2)	-677(2)
2	80	1.01(2)	0.63(3-II-3)	-0.73(2)	1174(2)	386(2)	-563(2)
2	81	1.06(2)	0.59(3-II-3)	-0.75(2)	1433(2)	399(3-II-3)	-628(2)
2	82	1.06(2)	0.59(3-II-3)	-0.72(2)	1488(2)	372(3-II-3)	-551(2)
2	83	1.05(2)	0.64(3-II-3)	-0.73(2)	1197(2)	347(2)	-520(2)
2	84	1.05(2)	0.62(3-II-3)	-0.72(2)	1188(2)	315(3-II-3)	-463(2)
3	1	0.18(3-II-3)	2.02(2)	-0.32(4-I-2)	122(3-II-3)	783(2)	94(2)
3	2	0.24(3-II-3)	0.83(2)	-0.35(4-I-2)	-71(3-I-3)	-130(3-II-1)	31(3-I-1)
3	3	0.26(3-II-3)	1.54(2)	-0.19(3-II-1)	127(3-II-4)	1017(2)	49(3-II-3)
3	4	-0.12(3-I-3)	1.32(2)	-0.15(4-I-2)	-73(3-I-3)	-375(3-II-1)	44(3-I-1)
3	5	0.16(3-II-3)	1.54(2)	-0.12(3-II-1)	125(3-II-1)	1130(2)	45(3-II-3)
3	6	-0.07(3-I-3)	1.48(2)	0.07(4-I-3)	-85(2)	-507(3-II-1)	48(2)
3	7	0.08(3-II-3)	1.60(2)	-0.07(3-II-1)	115(3-II-1)	1194(2)	46(3-II-3)
3	8	-0.07(2)	1.59(2)	0.08(3-II-3)	-107(2)	-593(3-II-1)	36(2)
3	9	0.04(1)	1.63(2)	-0.03(4-II-3)	104(3-II-1)	1222(2)	53(3-II-3)
3	10	-0.10(2)	1.62(2)	0.09(3-II-3)	-120(2)	-659(3-II-1)	24(3-I-4)
3	11	-0.04(4-I-2)	1.60(2)	0.06(3-II-3)	98(3-II-1)	1214(2)	65(3-II-2)
3	12	-0.10(2)	1.57(2)	0.10(3-II-3)	-123(3-II-1)	-716(3-II-1)	15(3-II-3)
3	13	-0.04(3-II-2)	1.51(2)	0.13(3-II-2)	107(2)	1167(2)	80(3-II-2)
3	14	-0.11(3-II-1)	1.42(2)	0.13(3-II-2)	-133(3-II-1)	-760(3-II-1)	-25(2)
3	15	0.05(3-I-2)	1.39(2)	0.26(3-II-2)	122(2)	1069(2)	90(3-II-2)
3	16	-0.13(3-II-1)	1.19(2)	0.22(3-II-2)	-147(3-II-1)	-766(3-II-1)	-35(2)
3	17	0.07(2)	1.29(2)	0.51(3-II-1)	120(2)	875(2)	90(3-II-2)
3	18	-0.11(3-II-1)	0.82(2)	0.41(3-II-2)	-155(3-II-1)	-678(3-II-1)	-63(3-I-2)
3	19	0.19(2)	1.05(2)	0.85(3-II-1)	30(3-II-1)	482(2)	166(2)
3	20	0.21(2)	0.60(3-I-1)	0.90(3-II-1)	-41(3-II-2)	-305(3-II-1)	-168(3-I-2)
4	1	1.92(2)	0.13(3-II-1)	-0.41(2)	805(2)	98(3-II-1)	83(2)
4	2	1.14(2)	0.25(3-II-1)	-0.25(3-II-3)	990(2)	126(3-II-4)	-40(3-I-1)
4	3	0.95(2)	0.19(3-II-1)	-0.18(3-II-3)	1036(2)	145(2)	-48(3-I-1)
4	4	0.88(2)	0.14(2)	-0.14(3-II-3)	1046(2)	146(2)	-49(3-I-1)
4	5	0.82(2)	0.12(2)	-0.11(2)	1036(2)	139(2)	-48(3-I-1)
4	6	0.77(2)	0.09(2)	-0.09(2)	1010(2)	129(2)	-46(3-I-1)
4	7	0.72(2)	0.06(3-I-2)	-0.06(3-I-2)	964(2)	117(2)	-45(3-I-2)
4	8	0.67(2)	0.05(3-I-2)	0.16(3-II-2)	884(2)	102(2)	-42(3-I-2)
4	9	0.69(2)	0.03(2)	0.40(3-II-2)	725(2)	82(2)	42(3-II-2)
4	10	0.61(2)	0.07(2)	0.76(3-II-3)	381(2)	41(3-II-3)	85(1)
4	11	0.50(2)	0.20(3-II-1)	-0.60(2)	-207(3-II-3)	-84(3-I-1)	-93(2)
4	12	0.87(2)	-0.13(3-I-1)	-0.29(2)	-478(3-II-3)	-86(3-I-1)	-51(3-II-3)
4	13	0.88(2)	0.10(3-II-1)	-0.17(2)	-610(3-II-3)	-72(4-I-2)	-34(3-II-3)
4	14	0.84(2)	0.08(3-II-1)	-0.12(2)	-694(3-II-3)	-74(3-II-3)	-28(2)
4	15	0.79(2)	0.08(2)	-0.09(2)	-757(3-II-3)	-88(3-II-3)	-26(2)
4	16	0.73(2)	0.06(2)	-0.06(3-I-1)	-806(3-II-3)	-104(3-II-3)	-25(2)
4	17	0.64(2)	-0.06(3-II-2)	0.09(3-II-2)	-837(3-II-3)	-122(3-II-3)	-23(2)
4	18	0.58(3-I-3)	-0.11(3-II-3)	0.17(3-II-2)	-834(3-II-3)	-145(3-II-3)	31(3-II-2)
4	19	0.47(3-I-3)	-0.13(3-II-3)	0.35(3-II-2)	-743(3-II-3)	-161(3-II-3)	60(3-II-2)
4	20	0.38(3-I-3)	0.14(3-I-2)	0.85(3-II-3)	-346(3-II-3)	30(3-I-2)	-141(3-I-2)
6	1	-0.35(2)	-2.77(2)	1.95(3-II-1)	96(2)	705(2)	-53(3-II-1)
6	2	0.28(3-II-3)	-2.36(2)	2.01(3-II-1)	45(2)	188(2)	-95(3-II-1)
6	3	0.77(3-II-4)	-1.99(2)	1.96(3-II-1)	22(3-II-4)	-162(3-I-1)	-106(3-II-1)
6	4	1.25(3-II-4)	-1.65(2)	1.89(3-II-1)	-22(3-I-3)	-380(2)	-92(3-II-1)
6	5	1.66(3-II-4)	-1.36(2)	1.83(3-II-1)	-38(3-I-3)	-600(2)	-61(3-II-1)
6	6	1.87(3-II-4)	-1.19(2)	1.78(3-II-1)	-68(2)	-814(2)	-81(3-II-1)
6	7	-0.27(2)	-2.60(2)	1.85(3-II-1)	87(2)	655(2)	-49(3-II-1)
6	8	0.35(3-II-3)	-2.30(2)	1.87(3-II-1)	36(2)	182(2)	-95(3-II-1)
6	9	0.82(3-II-4)	-2.09(2)	1.82(3-II-1)	-17(3-II-4)	-149(3-I-1)	-105(3-II-1)
6	10	1.30(3-II-4)	-1.87(2)	1.77(3-II-1)	-37(3-II-4)	-340(2)	-94(3-II-1)
6	11	1.70(3-II-4)	-1.64(2)	1.72(3-II-1)	-55(3-II-4)	-561(2)	-67(3-II-1)
6	12	1.96(3-II-4)	-1.33(2)	1.67(3-II-1)	-80(2)	-799(2)	-82(3-II-1)
6	13	-0.32(2)	-2.60(2)	1.70(3-II-1)	80(2)	607(2)	-52(3-II-1)
6	14	0.38(3-II-3)	-2.38(2)	1.75(3-II-1)	32(2)	172(2)	-98(3-II-1)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
6	15	0.88(3-II-4)	-2.13(2)	1.72(3-II-1)	-14(4-II-1)	-138(3-I-1)	-109(3-II-1)
6	16	1.37(3-II-4)	-1.91(2)	1.66(3-II-1)	-29(4-II-1)	-302(2)	-93(3-II-1)
6	17	1.77(3-II-4)	-1.67(2)	1.57(3-II-1)	-52(2)	-523(2)	-55(3-II-1)
6	18	2.02(3-II-4)	-1.35(2)	1.49(3-II-1)	-73(2)	-782(2)	60(3-I-1)
6	19	-0.39(2)	-2.91(2)	1.52(3-II-1)	74(2)	567(2)	-42(3-II-1)
6	20	0.41(3-II-3)	-2.52(2)	1.57(3-II-1)	37(3-II-4)	158(2)	-83(3-II-1)
6	21	0.93(3-II-4)	-2.11(2)	1.52(3-II-1)	57(3-II-4)	-129(3-I-4)	-93(3-II-1)
6	22	1.44(3-II-4)	-1.71(2)	1.48(3-II-1)	78(3-II-3)	-265(2)	-81(3-II-1)
6	23	1.86(3-II-4)	-1.37(2)	1.41(3-II-1)	75(3-II-2)	-480(2)	-47(3-II-1)
6	24	2.08(3-II-4)	-1.16(2)	1.32(3-II-1)	-70(3-I-2)	-757(2)	55(3-I-1)
7	1	-0.57(2)	-2.69(2)	1.24(4-I-2)	135(2)	1092(2)	-69(3-II-1)
7	2	0.53(3-II-3)	-2.32(2)	1.16(4-I-2)	49(3-II-1)	369(2)	-104(3-II-1)
7	3	1.30(3-II-3)	-1.90(2)	1.12(4-I-2)	-40(3-I-3)	-265(1)	-107(3-II-1)
7	4	2.09(3-II-3)	-1.54(2)	1.03(4-I-2)	-60(3-I-3)	-281(3-I-3)	-89(3-II-1)
7	5	2.88(3-II-3)	-1.26(2)	0.87(4-I-2)	-46(3-I-3)	-199(3-I-3)	-64(3-II-1)
7	6	3.73(3-II-3)	-1.07(2)	0.64(4-I-2)	70(3-II-3)	229(1)	-66(3-II-1)
7	7	-0.49(2)	-2.37(2)	1.11(4-I-2)	134(2)	1075(2)	-68(3-II-1)
7	8	0.60(3-II-3)	-2.07(2)	1.11(4-I-2)	40(2)	374(2)	-116(3-II-1)
7	9	1.40(3-II-3)	-1.83(2)	1.08(4-I-2)	-49(1)	-257(1)	-118(3-II-1)
7	10	2.27(3-II-3)	-1.57(2)	1.00(4-I-2)	-64(3-II-1)	-295(3-I-3)	-91(3-II-1)
7	11	3.20(3-II-3)	-1.30(2)	0.86(4-I-2)	-61(3-II-1)	-213(3-I-3)	-47(3-II-1)
7	12	4.20(3-II-3)	-1.05(2)	0.65(4-I-2)	27(3-I-1)	236(1)	-45(4-II-2)
7	13	-0.51(2)	-2.34(2)	1.08(4-I-2)	133(2)	1053(2)	-78(3-II-1)
7	14	0.66(3-II-2)	-2.09(2)	1.11(4-I-2)	49(2)	369(2)	-127(3-II-1)
7	15	1.51(3-II-3)	-1.85(2)	1.07(4-I-2)	-37(1)	-240(1)	-134(3-II-1)
7	16	2.45(3-II-3)	-1.58(2)	0.96(4-I-2)	-42(4-I-1)	-304(3-I-3)	-104(3-II-1)
7	17	3.49(3-II-3)	-1.30(2)	0.82(4-I-2)	-41(4-II-4)	-223(3-I-3)	-37(3-II-1)
7	18	4.67(3-II-3)	-1.06(2)	0.65(4-I-2)	32(3-I-1)	237(1)	48(4-I-2)
7	19	-0.66(2)	-2.90(2)	0.99(4-I-2)	140(2)	1072(2)	-67(3-II-1)
7	20	0.73(3-II-2)	-2.45(2)	1.05(4-I-2)	86(3-II-4)	353(2)	-112(3-II-1)
7	21	1.63(3-II-2)	-1.96(2)	1.00(4-I-2)	118(3-II-3)	-217(1)	-124(3-II-1)
7	22	2.62(3-II-3)	-1.56(2)	0.91(4-I-2)	161(3-II-2)	-310(3-I-3)	-102(3-II-1)
7	23	3.72(3-II-3)	-1.28(2)	0.80(4-I-2)	186(3-II-3)	-234(3-I-2)	-51(3-II-1)
7	24	5.13(3-II-3)	-1.09(2)	0.67(4-I-2)	174(3-II-3)	244(1)	57(4-I-2)
8	1	-0.37(2)	-2.98(2)	1.23(3-II-1)	69(2)	548(2)	-25(4-I-2)
8	2	0.46(3-II-3)	-2.57(2)	1.26(3-II-1)	33(3-II-4)	159(2)	-44(3-II-1)
8	3	0.96(3-II-4)	-2.15(2)	1.25(3-II-1)	50(3-II-4)	-124(3-I-4)	-51(3-II-1)
8	4	1.48(3-II-4)	-1.75(2)	1.22(3-II-1)	71(3-II-3)	-256(2)	-53(3-II-1)
8	5	1.92(3-II-4)	-1.39(2)	1.18(3-II-1)	64(3-II-3)	-476(2)	-51(3-II-1)
8	6	2.08(3-II-4)	-1.15(2)	1.12(3-II-1)	-63(3-I-3)	-761(2)	-85(3-II-1)
8	7	-0.31(2)	-2.78(2)	1.04(3-II-1)	68(2)	564(2)	-31(4-I-2)
8	8	0.48(3-II-3)	-2.53(2)	1.06(3-II-1)	20(2)	177(2)	-36(3-II-1)
8	9	0.99(3-II-4)	-2.29(2)	1.03(3-II-1)	-22(3-II-4)	-121(3-I-4)	44(3-I-1)
8	10	1.51(3-II-4)	-2.03(2)	0.99(3-II-1)	-34(4-II-4)	-273(2)	-47(3-II-1)
8	11	1.93(3-II-4)	-1.74(2)	0.95(3-II-1)	-54(2)	-503(2)	-54(3-II-1)
8	12	2.20(3-II-4)	-1.35(2)	0.90(3-II-1)	-71(2)	-786(2)	-75(3-II-1)
8	13	-0.33(2)	-2.91(2)	0.83(3-II-1)	80(2)	622(2)	-39(3-II-1)
8	14	0.49(3-II-3)	-2.66(2)	0.85(3-II-1)	40(2)	202(2)	41(3-I-1)
8	15	1.04(3-II-4)	-2.39(2)	0.80(3-II-1)	16(2)	-120(3-I-4)	48(3-I-1)
8	16	1.56(3-II-4)	-2.09(2)	0.74(3-II-1)	-24(4-II-4)	-287(2)	43(3-I-1)
8	17	1.98(3-II-4)	-1.77(2)	0.68(3-II-1)	-47(2)	-520(2)	-35(3-II-1)
8	18	2.28(3-II-4)	-1.34(2)	-0.68(3-I-1)	-73(3-I-2)	-794(2)	40(3-I-1)
8	19	-0.44(2)	-3.65(2)	0.63(3-II-1)	127(2)	771(2)	-34(4-I-2)
8	20	0.56(3-II-3)	-3.04(2)	-0.57(3-I-1)	101(2)	219(2)	49(3-I-1)
8	21	1.11(3-II-4)	-2.45(2)	-0.61(3-I-1)	84(2)	-123(3-I-4)	45(3-I-1)
8	22	1.62(3-II-4)	-1.90(2)	-0.65(3-I-1)	99(3-II-2)	-304(2)	-36(3-II-1)
8	23	2.06(3-II-4)	-1.44(2)	-0.68(3-I-1)	91(3-II-2)	-537(2)	-37(4-II-2)
8	24	2.29(3-II-4)	-1.13(2)	-0.71(3-I-1)	-76(3-I-2)	-810(2)	-38(4-II-2)
9	1	-0.50(2)	-3.59(2)	-1.18(2)	126(2)	782(2)	112(2)
9	2	0.57(3-II-2)	-3.05(2)	-1.16(2)	96(2)	214(2)	72(2)
9	3	1.12(3-II-4)	-2.49(2)	-1.10(2)	81(3-II-4)	-134(3-I-4)	62(2)
9	4	1.62(3-II-4)	-1.93(2)	-1.05(2)	99(3-II-3)	-356(2)	41(4-I-4)
9	5	2.05(3-II-4)	-1.42(2)	-0.93(2)	90(3-II-2)	-602(2)	-56(2)
9	6	2.30(3-II-4)	-1.11(2)	-0.76(2)	73(3-II-2)	-854(2)	-107(2)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
9	7	-0.37(2)	-2.90(2)	-1.26(2)	83(2)	680(2)	115(2)
9	8	0.51(3-II-2)	-2.79(2)	-1.36(2)	31(2)	196(2)	98(2)
9	9	1.08(3-II-4)	-2.58(2)	-1.37(2)	-21(3-II-4)	-158(2)	77(2)
9	10	1.59(3-II-4)	-2.33(2)	-1.35(2)	-32(3-II-4)	-453(2)	47(4-I-4)
9	11	1.97(3-II-4)	-1.95(2)	-1.26(2)	-63(2)	-748(2)	-71(2)
9	12	2.25(3-II-4)	-1.39(2)	-1.04(2)	-98(2)	-1008(2)	-167(2)
9	13	-0.29(2)	-2.87(2)	-1.29(2)	80(2)	692(2)	102(2)
9	14	0.53(3-II-2)	-2.74(2)	-1.30(2)	-27(3-II-2)	174(2)	106(2)
9	15	1.09(3-II-4)	-2.67(2)	-1.35(2)	-43(2)	-206(2)	84(2)
9	16	1.61(3-II-4)	-2.54(2)	-1.45(2)	-80(2)	-552(2)	54(4-I-4)
9	17	1.95(3-II-4)	-2.31(2)	-1.58(2)	-117(2)	-923(2)	-66(2)
9	18	2.08(3-II-4)	-1.81(2)	-1.42(2)	-156(2)	-1285(2)	-205(2)
9	19	-0.37(2)	-3.22(2)	-1.26(2)	85(2)	729(2)	84(2)
9	20	0.55(3-II-2)	-2.95(2)	-1.28(2)	19(3-II-4)	164(2)	98(2)
9	21	1.14(3-II-4)	-2.67(2)	-1.36(2)	-45(3-I-1)	-242(2)	86(2)
9	22	1.67(3-II-4)	-2.40(2)	-1.49(2)	-79(2)	-639(2)	57(4-I-4)
9	23	2.01(3-II-4)	-2.21(2)	-1.61(2)	-136(2)	-1114(2)	-60(2)
9	24	1.80(3-II-4)	-2.22(2)	-1.53(2)	-204(2)	-1655(2)	-215(2)
10	1	-0.45(2)	-3.13(2)	-1.34(3-II-3)	84(2)	770(2)	62(2)
10	2	0.55(3-II-1)	-3.08(2)	-1.50(2)	-18(3-I-4)	169(2)	101(2)
10	3	1.17(3-II-4)	-2.97(2)	-1.59(2)	-74(2)	-276(2)	97(2)
10	4	1.69(3-II-4)	-2.86(2)	-1.65(2)	-133(2)	-726(2)	71(3-II-3)
10	5	1.95(3-II-4)	-2.87(2)	-1.58(2)	-185(2)	-1299(2)	-55(2)
10	6	1.69(3-II-4)	-3.16(2)	-1.27(3-II-3)	-253(2)	-2026(2)	-222(2)
10	7	-0.27(2)	-2.87(2)	-1.39(3-II-3)	88(2)	836(2)	51(3-II-3)
10	8	0.59(3-II-1)	-3.17(2)	-1.45(3-II-3)	-41(3-II-2)	186(2)	79(3-II-3)
10	9	1.19(3-II-4)	-3.50(2)	-1.45(3-II-3)	-146(2)	-306(2)	88(3-II-3)
10	10	1.68(3-II-4)	-3.91(2)	-1.44(3-II-3)	-238(2)	-805(2)	79(3-II-3)
10	11	1.86(3-II-4)	-4.33(2)	-1.39(3-II-3)	-290(2)	-1453(2)	47(3-II-3)
10	12	1.53(3-II-4)	-4.53(2)	-1.30(3-II-3)	-326(2)	-2359(2)	-69(2)
10	13	-0.23(2)	-2.89(2)	-1.39(3-II-3)	92(2)	863(2)	27(4-I-2)
10	14	0.59(3-II-1)	-3.12(2)	-1.39(3-II-3)	-37(3-II-2)	197(2)	49(3-II-3)
10	15	1.17(3-II-4)	-3.48(2)	-1.35(3-II-3)	-145(2)	-304(2)	63(3-II-3)
10	16	1.66(3-II-4)	-3.90(2)	-1.31(3-II-3)	-242(2)	-810(2)	75(3-II-3)
10	17	1.84(3-II-4)	-4.33(2)	-1.32(3-II-3)	-300(2)	-1461(2)	90(3-II-3)
10	18	1.49(3-II-4)	-4.53(2)	-1.35(3-II-3)	-344(2)	-2383(2)	155(2)
10	19	-0.40(2)	-3.11(2)	-1.40(3-II-3)	97(2)	846(2)	-22(3-I-3)
10	20	0.52(3-II-1)	-3.02(2)	-1.39(3-II-3)	22(3-II-4)	202(2)	-38(3-I-3)
10	21	1.12(3-II-4)	-2.91(2)	-1.33(3-II-3)	-72(2)	-276(2)	51(3-II-3)
10	22	1.64(3-II-4)	-2.84(2)	-1.27(3-II-3)	-141(2)	-747(2)	69(3-II-3)
10	23	1.90(3-II-4)	-2.90(2)	-1.26(3-II-3)	-208(2)	-1333(2)	103(2)
10	24	1.54(3-II-4)	-3.18(2)	-1.34(3-II-3)	-290(2)	-2084(2)	303(2)
11	1	-0.46(2)	-2.90(2)	-1.57(3-II-3)	99(2)	827(2)	-39(3-I-3)
11	2	0.43(3-II-1)	-2.74(2)	-1.62(3-II-3)	32(3-II-4)	208(2)	64(3-II-3)
11	3	1.04(3-II-4)	-2.50(2)	-1.54(3-II-3)	-40(3-I-4)	-245(2)	80(3-II-3)
11	4	1.58(3-II-4)	-2.27(2)	-1.45(3-II-3)	-72(2)	-671(2)	87(3-II-3)
11	5	1.91(3-II-4)	-2.14(2)	-1.35(3-II-3)	-133(2)	-1152(2)	96(2)
11	6	1.73(3-II-4)	-2.38(2)	-1.30(3-II-3)	-214(2)	-1676(2)	295(2)
11	7	-0.33(2)	-2.37(2)	-1.64(3-II-3)	107(2)	843(2)	-43(3-I-3)
11	8	0.40(3-II-1)	-2.39(2)	-1.70(3-II-3)	28(2)	225(2)	72(3-II-3)
11	9	0.95(3-II-4)	-2.39(2)	-1.65(3-II-3)	-31(2)	-220(2)	90(3-II-3)
11	10	1.45(3-II-4)	-2.35(2)	-1.55(3-II-3)	-78(2)	-609(2)	98(3-II-3)
11	11	1.76(3-II-4)	-2.23(2)	-1.43(3-II-3)	-123(2)	-1001(2)	104(3-II-3)
11	12	1.83(3-II-4)	-1.75(2)	-1.39(3-II-3)	-183(2)	-1271(2)	266(2)
11	13	-0.28(2)	-2.27(2)	-1.69(3-II-3)	110(2)	845(2)	-39(3-I-3)
11	14	0.37(3-II-1)	-2.19(2)	-1.71(3-II-3)	39(2)	240(2)	64(3-II-3)
11	15	0.88(3-II-4)	-2.15(2)	-1.66(3-II-3)	-25(4-II-4)	-185(2)	84(3-II-3)
11	16	1.36(3-II-4)	-2.07(2)	-1.61(3-II-3)	-60(2)	-537(2)	98(3-II-3)
11	17	1.71(3-II-4)	-1.87(2)	-1.58(3-II-3)	-109(2)	-874(2)	114(3-II-3)
11	18	1.89(3-II-4)	-1.54(2)	-1.57(3-II-3)	-158(2)	-1210(2)	112(3-II-3)
11	19	-0.37(2)	-2.42(2)	-1.72(3-II-3)	111(2)	839(2)	-32(3-I-3)
11	20	0.31(3-II-1)	-2.18(2)	-1.78(3-II-3)	49(2)	248(2)	63(3-II-3)
11	21	0.83(3-II-4)	-1.91(2)	-1.73(3-II-3)	20(3-II-4)	-155(3-I-3)	81(3-II-3)
11	22	1.33(3-II-4)	-1.63(2)	-1.70(3-II-3)	-37(3-I-1)	-468(2)	92(3-II-3)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
11	23	1.73(3-II-4)	-1.36(2)	-1.68(3-II-3)	-75(2)	-771(2)	97(3-II-3)
11	24	1.89(3-II-4)	-1.23(2)	-1.72(3-II-3)	-138(2)	-1139(2)	221(2)
12	1	-0.71(2)	-2.93(2)	0.88(4-I-2)	150(2)	1088(2)	30(3-I-1)
12	2	0.77(3-II-2)	-2.47(2)	0.83(4-I-2)	88(3-II-1)	336(2)	-62(3-II-1)
12	3	1.73(3-II-2)	-1.97(2)	0.86(4-I-2)	118(3-II-2)	-211(1)	-69(3-II-1)
12	4	2.77(3-II-2)	-1.58(2)	0.88(4-I-2)	167(3-II-2)	-316(3-I-2)	-55(3-II-1)
12	5	3.97(3-II-2)	-1.31(2)	0.84(4-I-2)	199(3-II-2)	-243(3-I-2)	-38(4-I-2)
12	6	5.53(3-II-3)	-1.13(2)	0.72(4-I-2)	198(3-II-2)	257(1)	-47(4-I-2)
12	7	-0.56(2)	-2.45(2)	0.74(4-I-2)	126(2)	989(2)	43(3-I-1)
12	8	0.80(3-II-2)	-2.17(2)	0.77(4-I-2)	43(2)	332(2)	-58(3-II-1)
12	9	1.76(3-II-2)	-1.95(2)	0.80(4-I-2)	-42(1)	-221(1)	-62(3-II-1)
12	10	2.86(3-II-2)	-1.64(2)	0.82(4-I-2)	-46(3-I-2)	-320(3-I-2)	-49(3-II-1)
12	11	4.16(3-II-2)	-1.32(2)	0.81(4-I-2)	-39(3-I-2)	-247(3-I-2)	-33(3-II-1)
12	12	5.77(3-II-2)	-1.07(2)	0.73(4-I-2)	33(1)	270(1)	43(3-I-1)
12	13	-0.61(2)	-2.37(2)	0.74(4-I-2)	94(2)	880(2)	27(3-I-1)
12	14	0.84(3-II-2)	-2.32(2)	0.81(4-I-2)	-32(1)	320(2)	-67(3-II-1)
12	15	1.81(3-II-2)	-2.04(2)	0.76(4-I-2)	-48(1)	-219(1)	-76(3-II-1)
12	16	2.92(3-II-2)	-1.68(2)	0.73(4-I-2)	-56(2)	-323(3-I-2)	-62(3-II-1)
12	17	4.26(3-II-2)	-1.32(2)	0.73(4-I-2)	-43(3-I-2)	-252(3-I-2)	37(4-II-2)
12	18	5.95(3-II-2)	-1.05(2)	0.73(4-I-2)	32(1)	269(1)	59(4-II-2)
12	19	-0.59(3-I-2)	-4.04(2)	1.00(4-I-2)	122(3-I-2)	942(2)	-44(4-II-2)
12	20	1.01(3-II-2)	-3.03(2)	0.71(4-I-2)	58(3-II-4)	296(2)	-58(3-II-1)
12	21	1.91(3-II-2)	-2.32(2)	-0.68(4-II-2)	94(3-II-2)	-208(1)	-68(3-II-1)
12	22	2.94(3-II-2)	-1.77(2)	-0.68(4-II-2)	150(3-II-2)	-321(3-I-2)	-57(3-II-1)
12	23	4.25(3-II-2)	-1.36(2)	0.64(4-I-2)	194(3-II-2)	252(3-II-2)	50(4-II-2)
12	24	6.13(3-II-2)	-1.06(2)	0.70(4-I-2)	204(3-II-2)	262(1)	97(2)
13	1	-0.63(2)	-4.13(2)	-1.67(2)	124(3-I-2)	939(3-I-2)	66(3-I-1)
13	2	1.02(3-II-2)	-3.19(2)	-1.22(2)	62(3-II-4)	287(2)	39(4-I-4)
13	3	1.89(3-II-2)	-2.43(2)	-0.98(4-II-2)	99(3-II-2)	-211(1)	45(4-I-4)
13	4	2.90(3-II-2)	-1.83(2)	-0.84(4-II-2)	154(3-II-2)	-310(3-I-2)	51(4-I-2)
13	5	4.21(3-II-2)	-1.37(2)	-0.69(4-II-2)	200(3-II-2)	289(3-II-2)	72(2)
13	6	6.14(3-II-2)	-1.07(2)	0.68(4-I-2)	211(3-II-2)	271(1)	156(2)
13	7	-0.72(2)	-2.54(2)	-1.31(2)	101(2)	825(2)	39(4-I-2)
13	8	0.88(3-II-2)	-2.65(2)	-1.42(2)	32(2)	275(2)	40(4-I-4)
13	9	1.77(3-II-2)	-2.40(2)	-1.23(2)	-50(1)	-226(1)	42(4-I-4)
13	10	2.79(3-II-2)	-1.99(2)	-1.01(4-II-2)	-42(3-I-2)	-292(3-I-2)	46(4-I-4)
13	11	4.12(3-II-2)	-1.48(2)	-0.81(4-II-2)	-33(3-I-2)	286(3-II-2)	80(2)
13	12	5.96(3-II-2)	-1.09(2)	0.66(4-I-2)	50(3-II-2)	400(2)	214(2)
13	13	-0.62(2)	-2.51(2)	-1.21(2)	103(2)	810(3-I-2)	35(4-I-2)
13	14	0.85(3-II-2)	-2.59(2)	-1.24(2)	38(2)	253(2)	37(4-I-4)
13	15	1.71(3-II-2)	-2.61(2)	-1.27(2)	-51(1)	-229(1)	-45(4-II-4)
13	16	2.67(3-II-2)	-2.40(2)	-1.18(2)	-42(1)	-275(3-I-2)	-38(4-II-4)
13	17	3.91(3-II-2)	-1.96(2)	-0.97(4-II-2)	31(2)	336(3-II-2)	83(2)
13	18	5.71(3-II-2)	-1.45(2)	-0.65(4-II-2)	97(2)	690(2)	287(2)
13	19	-0.68(2)	-2.89(2)	-1.01(4-II-2)	96(2)	797(3-I-2)	41(4-I-2)
13	20	0.89(3-II-2)	-3.01(2)	-1.04(4-II-2)	73(3-II-3)	227(2)	45(4-I-4)
13	21	1.72(3-II-2)	-3.09(2)	-1.12(2)	126(3-II-2)	-220(1)	-44(4-II-4)
13	22	2.59(3-II-2)	-3.17(2)	-1.18(2)	187(3-II-2)	-263(3-I-2)	-43(4-II-2)
13	23	3.64(3-II-2)	-3.19(2)	-1.05(4-II-2)	230(3-II-2)	478(2)	77(2)
13	24	5.35(3-II-2)	-2.91(2)	-0.71(4-II-2)	251(3-II-2)	1115(2)	327(2)
14	1	-0.57(3-I-2)	-3.11(2)	-0.97(4-II-2)	101(2)	790(3-I-2)	63(3-II-3)
14	2	0.90(3-II-2)	-3.27(2)	-1.01(4-II-2)	86(3-II-1)	217(2)	85(3-II-3)
14	3	1.71(3-II-2)	-3.48(2)	-1.00(4-II-2)	149(3-II-2)	-223(1)	81(3-II-3)
14	4	2.53(3-II-2)	-3.79(2)	-0.95(4-II-2)	218(3-II-2)	-251(3-I-2)	64(3-II-3)
14	5	3.47(3-II-2)	-4.14(2)	-0.86(4-II-2)	259(3-II-2)	643(2)	57(4-II-2)
14	6	4.80(3-II-2)	-4.39(2)	-0.63(4-II-2)	261(3-II-2)	1587(2)	267(2)
14	7	-0.41(2)	-2.72(2)	-0.78(4-II-2)	113(2)	793(3-I-2)	83(3-II-3)
14	8	0.85(3-II-2)	-3.12(2)	-0.82(4-II-2)	95(2)	216(2)	117(3-II-3)
14	9	1.64(3-II-2)	-3.55(2)	-0.81(4-II-2)	118(2)	-239(1)	108(3-II-3)
14	10	2.45(3-II-2)	-3.93(2)	-0.76(4-II-2)	176(2)	-252(3-I-2)	73(3-II-3)
14	11	3.33(3-II-2)	-4.27(2)	-0.68(4-II-2)	226(2)	725(2)	-32(4-I-2)
14	12	4.34(3-II-2)	-4.61(2)	0.74(4-I-2)	274(2)	1854(2)	84(2)
14	13	-0.43(2)	-2.70(2)	-0.60(4-II-2)	119(2)	816(3-I-2)	94(3-II-3)
14	14	0.79(3-II-2)	-3.10(2)	0.66(4-I-2)	92(2)	214(2)	132(3-II-3)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
14	15	1.58(3-II-2)	-3.53(2)	0.68(4-I-2)	107(2)	-244(1)	117(3-II-3)
14	16	2.35(3-II-2)	-3.92(2)	0.68(4-I-2)	162(2)	-279(3-I-2)	70(3-II-3)
14	17	3.13(3-II-2)	-4.29(2)	0.73(4-I-2)	218(2)	685(2)	-54(3-I-3)
14	18	3.96(3-II-2)	-4.67(2)	0.87(4-I-2)	276(2)	1853(2)	-114(2)
14	19	-0.62(2)	-3.04(2)	0.73(4-I-2)	111(2)	872(2)	116(3-II-3)
14	20	0.74(3-II-2)	-3.20(2)	0.82(4-I-2)	67(3-II-3)	211(2)	157(3-II-3)
14	21	1.54(3-II-2)	-3.39(2)	0.84(4-I-2)	98(3-II-2)	-267(3-I-4)	141(3-II-3)
14	22	2.25(3-II-2)	-3.71(2)	0.86(4-I-2)	148(3-II-2)	-331(3-I-2)	86(3-II-3)
14	23	2.90(3-II-1)	-4.11(2)	0.92(4-I-2)	192(3-II-2)	529(2)	-72(4-II-2)
14	24	3.68(3-II-1)	-4.43(2)	1.01(4-I-2)	218(3-II-2)	1568(2)	-288(2)
15	1	-0.72(2)	-2.77(2)	0.74(4-I-2)	94(2)	955(2)	127(3-II-3)
15	2	0.64(3-II-2)	-2.88(2)	0.74(4-I-2)	-54(3-I-1)	212(2)	193(3-II-3)
15	3	1.37(3-II-2)	-2.91(2)	0.89(2)	-130(3-I-1)	-310(3-I-4)	183(3-II-3)
15	4	2.00(3-II-1)	-2.98(2)	1.10(2)	-154(3-I-2)	-394(3-I-2)	118(3-II-3)
15	5	2.57(3-II-1)	-3.03(2)	1.25(2)	-124(3-I-1)	302(2)	-83(3-I-3)
15	6	3.53(3-II-1)	-2.83(2)	1.13(4-I-2)	150(3-II-2)	1054(2)	-323(2)
15	7	-0.63(2)	-2.30(2)	1.02(2)	105(2)	1059(2)	92(3-II-3)
15	8	-0.68(2)	-2.45(2)	0.97(2)	-59(3-II-2)	254(2)	178(3-II-3)
15	9	1.20(3-II-1)	-2.48(2)	1.04(2)	-126(3-I-1)	-333(3-I-4)	178(3-II-3)
15	10	1.82(3-II-1)	-2.33(2)	1.13(2)	-149(4-I-4)	-434(3-I-1)	119(3-II-3)
15	11	2.42(3-II-1)	-1.92(2)	1.08(4-I-2)	-109(4-I-4)	-221(3-I-2)	-58(2)
15	12	3.28(3-II-1)	-1.36(2)	1.05(4-I-2)	52(2)	617(2)	-227(2)
15	13	-0.56(2)	-2.58(2)	1.14(2)	147(2)	1252(2)	-59(3-I-3)
15	14	-0.64(2)	-2.37(2)	1.10(2)	-46(3-II-2)	298(2)	141(3-II-3)
15	15	1.11(3-II-1)	-2.20(2)	1.06(2)	-128(3-II-2)	-337(3-I-3)	151(3-II-3)
15	16	1.72(3-II-1)	-1.90(2)	0.95(2)	-161(3-II-3)	-453(3-I-1)	116(3-II-3)
15	17	2.28(3-II-1)	-1.50(2)	0.91(4-I-2)	-126(3-II-3)	-266(3-I-2)	-35(2)
15	18	2.92(3-II-1)	-1.16(2)	0.99(4-I-2)	-32(4-I-1)	533(2)	53(1)
15	19	-0.61(2)	-2.91(2)	0.82(2)	180(2)	1392(2)	-57(3-I-3)
15	20	-0.62(2)	-2.47(2)	0.97(2)	25(3-II-3)	342(2)	99(3-II-3)
15	21	1.08(3-II-1)	-2.01(2)	0.89(2)	-98(3-I-1)	-318(3-I-3)	127(3-II-3)
15	22	1.65(3-II-1)	-1.60(2)	0.81(4-I-2)	-135(3-I-1)	-447(3-I-1)	117(3-II-3)
15	23	2.14(3-II-1)	-1.29(2)	0.80(4-I-2)	-108(3-I-1)	-293(3-I-2)	77(3-II-3)
15	24	2.65(3-II-1)	-1.11(2)	0.86(4-I-2)	53(1)	393(2)	-154(2)
16	1	-0.42(3-I-1)	-3.11(2)	-0.77(3-I-1)	174(3-II-1)	1659(3-II-1)	113(2)
16	2	-0.13(3-I-1)	-2.64(2)	-0.49(3-I-1)	52(3-II-1)	782(3-II-1)	-51(3-II-2)
16	3	-0.07(3-I-1)	-2.20(2)	-0.33(3-I-1)	18(3-II-1)	-227(3-I-1)	-95(3-II-2)
16	4	-0.05(3-I-1)	-1.82(2)	-0.24(3-I-1)	-8(4-I-1)	-482(2)	-108(3-II-2)
16	5	-0.03(4-I-2)	-1.53(2)	0.20(3-II-2)	-31(4-I-1)	-822(2)	-92(3-II-2)
16	6	-0.14(3-II-2)	-1.50(2)	0.25(3-II-2)	-87(3-II-1)	-1124(3-II-1)	-50(2)
16	7	-0.38(3-I-1)	-2.51(2)	-0.75(3-I-1)	176(3-II-1)	1426(3-II-1)	84(2)
16	8	-0.37(3-I-1)	-2.38(2)	-0.81(3-I-1)	85(3-II-1)	684(3-II-1)	46(3-I-2)
16	9	-0.31(2)	-2.17(2)	-0.72(3-I-1)	22(3-II-1)	-240(3-I-1)	-64(3-II-2)
16	10	-0.26(2)	-1.92(2)	-0.61(3-I-1)	-38(4-II-1)	-544(2)	-86(3-II-2)
16	11	-0.20(2)	-1.63(2)	0.57(3-II-1)	-93(3-II-1)	-895(2)	-101(3-II-2)
16	12	-0.17(4-I-2)	-1.28(2)	0.51(3-II-2)	-156(3-II-1)	-1160(2)	-152(2)
16	13	-0.36(2)	-2.56(2)	-0.83(3-I-1)	157(3-II-1)	1302(3-II-1)	73(2)
16	14	-0.38(2)	-2.49(2)	-0.86(3-I-1)	63(3-II-1)	599(3-II-1)	69(2)
16	15	-0.41(2)	-2.37(2)	-0.88(3-I-1)	-29(3-I-1)	-260(3-I-1)	-55(3-II-2)
16	16	-0.44(2)	-2.18(2)	-0.85(3-I-1)	-66(4-I-1)	-659(2)	-85(3-II-2)
16	17	-0.42(2)	-1.91(2)	-0.75(3-I-1)	-116(2)	-1075(2)	-115(3-II-2)
16	18	-0.29(4-I-2)	-1.53(2)	0.66(3-II-2)	-176(2)	-1404(2)	-260(2)
16	19	-0.33(2)	-2.75(2)	1.09(3-II-1)	147(3-II-1)	1232(3-II-1)	54(2)
16	20	-0.32(2)	-2.80(2)	1.09(3-II-1)	46(3-II-1)	530(3-II-1)	64(2)
16	21	-0.35(3-I-4)	-2.84(2)	1.05(3-II-1)	-71(2)	-277(3-I-1)	59(3-I-2)
16	22	-0.42(2)	-2.84(2)	0.99(3-II-1)	-141(2)	-795(2)	-83(3-II-2)
16	23	-0.56(2)	-2.80(2)	-0.89(3-I-1)	-198(2)	-1330(2)	-115(3-II-2)
16	24	-0.70(2)	-2.63(2)	0.80(3-II-2)	-257(2)	-1877(2)	-306(2)
16	25	-0.30(2)	-2.94(2)	1.47(3-II-1)	138(3-II-1)	1169(3-II-1)	24(2)
16	26	-0.27(3-I-4)	-3.12(2)	1.45(3-II-1)	32(3-II-1)	472(3-II-1)	-45(3-II-2)
16	27	-0.33(3-I-4)	-3.33(2)	1.41(3-II-1)	-119(2)	-316(2)	-72(3-II-2)
16	28	-0.41(3-I-4)	-3.57(2)	1.32(3-II-1)	-214(2)	-900(2)	-89(3-II-2)
16	29	-0.58(3-I-4)	-3.85(2)	1.20(3-II-1)	-280(2)	-1552(2)	-102(3-II-2)
16	30	-1.23(2)	-4.22(2)	1.08(3-II-1)	-337(2)	-2358(2)	-201(2)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
16	31	-0.28(2)	-3.02(2)	1.84(3-II-1)	128(3-II-1)	1101(2)	-29(3-II-1)
16	32	-0.27(3-I-4)	-3.22(2)	1.83(3-II-1)	-27(3-I-1)	416(3-II-1)	-74(3-II-2)
16	33	0.34(3-II-4)	-3.46(2)	1.80(3-II-1)	-133(2)	-333(2)	-99(3-II-2)
16	34	0.49(3-II-4)	-3.75(2)	1.74(3-II-1)	-236(2)	-927(2)	-102(3-II-2)
16	35	-0.66(3-I-4)	-4.07(2)	1.63(3-II-1)	-305(2)	-1607(2)	-82(3-II-2)
16	36	-1.26(2)	-4.44(2)	1.44(3-II-1)	-361(2)	-2492(2)	-62(3-II-1)
16	37	-0.31(2)	-2.95(2)	2.13(3-II-1)	119(2)	1037(2)	-51(3-II-1)
16	38	-0.29(3-I-4)	-3.05(2)	2.13(3-II-1)	21(3-II-1)	359(3-II-1)	-102(3-II-2)
16	39	0.40(3-II-4)	-3.16(2)	2.11(3-II-1)	-103(2)	-317(2)	-123(3-II-2)
16	40	0.60(3-II-4)	-3.27(2)	2.07(3-II-1)	-188(2)	-859(2)	-114(3-II-2)
16	41	0.77(3-II-4)	-3.37(2)	1.97(3-II-1)	-249(2)	-1449(2)	-64(3-II-2)
16	42	-1.01(3-I-4)	-3.43(2)	1.75(3-II-1)	-303(2)	-2147(2)	227(2)
16	43	-0.35(2)	-2.78(2)	2.27(3-II-1)	113(2)	937(2)	-70(2)
16	44	-0.30(3-I-4)	-2.74(2)	2.28(3-II-1)	23(3-II-1)	302(3-II-1)	-120(3-II-1)
16	45	0.44(3-II-4)	-2.67(2)	2.28(3-II-1)	-50(2)	-275(2)	-137(3-II-2)
16	46	0.72(3-II-4)	-2.55(2)	2.21(3-II-1)	-106(2)	-727(2)	-117(3-II-2)
16	47	1.00(3-II-4)	-2.37(2)	2.08(3-II-1)	-155(2)	-1166(2)	72(3-I-2)
16	48	1.34(3-II-4)	-2.07(2)	1.87(3-II-1)	-208(2)	-1577(2)	275(2)
16	49	-0.41(2)	-2.55(2)	2.26(3-II-1)	108(2)	836(2)	-77(3-II-1)
16	50	-0.31(3-I-4)	-2.48(2)	2.35(3-II-1)	41(2)	252(3-II-1)	-127(3-II-1)
16	51	0.54(3-II-4)	-2.27(2)	2.31(3-II-1)	-20(4-I-1)	-222(2)	-140(3-II-1)
16	52	0.90(3-II-4)	-2.04(2)	2.20(3-II-1)	-47(3-II-1)	-578(2)	-114(3-II-2)
16	53	1.25(3-II-4)	-1.75(2)	2.02(3-II-1)	-79(2)	-888(2)	69(3-I-2)
16	54	1.65(3-II-4)	-1.37(2)	1.84(3-II-1)	-127(2)	-1113(2)	203(2)
16	55	-0.43(2)	-2.63(2)	2.16(3-II-1)	100(2)	756(2)	-67(3-II-1)
16	56	-0.30(3-I-3)	-2.34(2)	2.28(3-II-1)	48(2)	208(3-II-1)	-117(3-II-1)
16	57	0.67(3-II-4)	-2.02(2)	2.21(3-II-1)	24(3-II-1)	-181(3-I-1)	-130(3-II-1)
16	58	1.12(3-II-4)	-1.69(2)	2.10(3-II-1)	-22(3-I-3)	-452(2)	-107(3-II-1)
16	59	1.53(3-II-4)	-1.39(2)	1.94(3-II-1)	-38(3-I-3)	-692(2)	60(3-I-1)
16	60	1.80(3-II-4)	-1.19(2)	1.77(3-II-1)	-76(2)	-876(2)	106(2)
17	1	-0.42(2)	-3.89(2)	-1.27(2)	179(3-II-1)	1752(3-II-1)	89(3-II-1)
17	2	-0.21(2)	-3.05(2)	-0.73(2)	41(3-II-1)	786(3-II-1)	-85(3-II-2)
17	3	-0.12(2)	-2.38(2)	-0.46(2)	-19(2)	-258(1)	-115(3-II-2)
17	4	-0.08(2)	-1.80(2)	-0.28(2)	-35(2)	-407(4-I-2)	-100(3-II-2)
17	5	-0.05(4-I-2)	-1.36(2)	-0.15(2)	-36(3-II-2)	-569(3-II-1)	-59(3-II-2)
17	6	0.08(4-I-2)	-1.13(3-I-2)	-0.14(4-II-2)	-42(3-II-1)	-580(3-II-1)	43(4-I-2)
17	7	-0.50(2)	-2.06(2)	-0.84(2)	172(3-II-1)	1467(3-II-1)	-17(2)
17	8	-0.58(2)	-2.11(2)	-0.97(2)	59(3-II-1)	690(3-II-1)	-72(3-II-2)
17	9	-0.49(2)	-1.93(2)	-0.86(2)	-49(2)	-266(1)	-99(3-II-2)
17	10	-0.41(2)	-1.67(2)	-0.67(2)	-82(2)	-355(4-I-2)	-89(3-II-2)
17	11	-0.30(2)	-1.33(2)	-0.45(2)	-97(3-II-1)	-504(3-II-1)	-51(3-II-2)
17	12	-0.19(4-II-2)	-0.96(2)	-0.30(4-II-2)	-85(3-II-1)	-496(3-II-1)	105(2)
17	13	-0.42(2)	-2.14(2)	-0.80(2)	156(3-II-1)	1324(3-II-1)	-44(2)
17	14	-0.51(2)	-2.10(2)	-0.85(2)	51(3-II-1)	609(3-II-1)	-91(2)
17	15	-0.60(2)	-1.99(2)	-0.89(2)	-44(1)	-282(1)	-109(3-II-2)
17	16	-0.63(2)	-1.81(2)	-0.86(2)	-75(3-II-1)	-352(1)	-96(3-II-2)
17	17	-0.62(2)	-1.54(2)	-0.73(2)	-88(3-II-1)	-392(3-II-1)	72(2)
17	18	-0.41(2)	-1.18(2)	-0.46(2)	-69(3-II-1)	492(3-I-1)	229(2)
17	19	-0.35(2)	-2.34(2)	-0.62(2)	148(3-II-1)	1214(3-II-1)	-52(2)
17	20	-0.42(2)	-2.38(2)	-0.67(2)	59(3-II-1)	544(3-II-1)	-98(2)
17	21	-0.51(2)	-2.42(2)	-0.75(2)	-44(1)	-295(1)	-115(3-II-2)
17	22	-0.64(2)	-2.42(2)	-0.84(2)	-52(1)	-353(1)	-102(3-II-2)
17	23	-0.81(2)	-2.36(2)	-0.84(2)	66(2)	467(2)	71(2)
17	24	-0.98(2)	-2.24(2)	-0.64(2)	126(2)	998(2)	398(2)
17	25	-0.28(2)	-2.52(2)	0.46(3-II-3)	141(3-II-1)	1119(3-II-1)	-45(3-II-2)
17	26	-0.30(3-I-3)	-2.72(2)	-0.43(3-I-3)	82(2)	491(3-II-1)	-88(3-II-2)
17	27	-0.38(3-I-3)	-2.94(2)	-0.45(3-I-3)	92(2)	-305(1)	-108(3-II-2)
17	28	-0.50(2)	-3.17(2)	-0.47(4-II-1)	135(2)	-353(1)	-100(3-II-2)
17	29	-0.85(2)	-3.39(2)	-0.53(2)	183(2)	779(2)	-53(3-II-2)
17	30	-1.53(2)	-3.54(2)	-0.48(4-II-2)	244(2)	1752(2)	213(2)
17	31	-0.25(2)	-2.61(2)	0.78(3-II-3)	133(3-II-1)	1043(3-II-1)	-40(3-II-1)
17	32	-0.29(3-I-3)	-2.87(2)	0.75(3-II-3)	90(2)	447(3-II-1)	-73(3-II-2)
17	33	-0.37(3-I-3)	-3.18(2)	0.66(3-II-3)	111(2)	-313(1)	-91(3-II-2)
17	34	-0.49(3-I-3)	-3.54(2)	0.55(4-I-1)	163(2)	-351(1)	-92(3-II-2)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
17	35	-0.74(2)	-3.94(2)	0.46(4-I-1)	211(2)	880(2)	-80(3-II-2)
17	36	-1.71(2)	-4.42(2)	0.33(4-I-2)	267(2)	1878(2)	-85(2)
17	37	-0.25(2)	-2.57(2)	1.10(3-II-3)	123(3-II-1)	989(3-II-1)	-37(3-II-1)
17	38	-0.31(3-I-3)	-2.75(2)	1.07(3-II-3)	70(2)	411(3-II-1)	-62(3-II-2)
17	39	0.44(3-II-3)	-2.96(2)	1.05(2)	73(2)	-319(1)	-77(3-II-2)
17	40	0.59(3-II-3)	-3.21(2)	1.05(2)	108(2)	-347(1)	-86(3-II-2)
17	41	-0.74(3-I-3)	-3.46(2)	0.97(2)	153(2)	728(2)	-105(3-II-2)
17	42	-1.20(2)	-3.69(2)	0.64(2)	215(2)	1572(2)	-260(2)
17	43	-0.30(2)	-2.42(2)	1.41(2)	112(3-II-1)	948(3-II-1)	-46(3-II-1)
17	44	-0.36(3-I-3)	-2.43(2)	1.44(2)	38(2)	383(3-II-1)	71(3-I-2)
17	45	0.59(3-II-3)	-2.44(2)	1.46(2)	-58(1)	-317(1)	-78(3-II-2)
17	46	0.87(3-II-3)	-2.42(2)	1.43(2)	-62(1)	-336(1)	-85(3-II-2)
17	47	1.09(3-II-3)	-2.32(2)	1.28(2)	47(2)	423(2)	-116(2)
17	48	1.27(3-II-3)	-2.12(2)	0.86(2)	115(2)	937(2)	-400(2)
17	49	-0.36(2)	-2.30(2)	1.52(2)	110(2)	945(2)	-69(3-II-1)
17	50	-0.40(3-I-3)	-2.18(2)	1.57(2)	24(4-II-2)	363(3-II-1)	-91(3-II-2)
17	51	0.80(3-II-3)	-2.02(2)	1.55(2)	-59(1)	-305(1)	-98(3-II-2)
17	52	1.24(3-II-3)	-1.80(2)	1.40(2)	-86(3-II-1)	-311(1)	-92(3-II-2)
17	53	1.68(3-II-3)	-1.49(2)	1.09(2)	-81(3-II-1)	-175(3-II-1)	-105(2)
17	54	2.14(3-II-3)	-1.11(2)	0.62(4-I-2)	49(3-I-1)	342(2)	-243(2)
17	55	-0.46(2)	-2.60(2)	1.37(2)	125(2)	1043(2)	-80(3-II-1)
17	56	-0.46(3-I-3)	-2.28(2)	1.47(2)	42(3-II-1)	365(2)	-111(3-II-2)
17	57	1.08(3-II-3)	-1.93(2)	1.38(2)	-42(3-I-3)	-282(1)	-117(3-II-2)
17	58	1.72(3-II-3)	-1.58(2)	1.15(2)	-64(2)	-272(1)	-103(3-II-1)
17	59	2.35(3-II-3)	-1.25(2)	0.84(4-I-2)	-46(3-I-3)	-195(4-II-2)	-79(3-II-1)
17	60	3.01(3-II-3)	-0.95(2)	0.59(4-I-2)	40(4-I-4)	226(3-I-1)	-113(2)
18	1	-0.37(2)	-2.24(2)	-1.87(3-II-3)	109(2)	827(2)	46(3-II-3)
18	2	0.26(3-II-1)	-2.04(2)	-2.00(3-II-3)	50(2)	257(2)	83(3-II-3)
18	3	0.77(3-II-4)	-1.81(2)	-1.95(3-II-3)	22(3-II-4)	-147(3-I-3)	101(3-II-3)
18	4	1.26(3-II-4)	-1.57(2)	-1.89(3-II-3)	-32(3-I-1)	-417(2)	101(3-II-3)
18	5	1.68(3-II-4)	-1.36(2)	-1.78(3-II-3)	-61(2)	-692(2)	87(3-II-3)
18	6	1.88(3-II-4)	-1.21(2)	-1.66(3-II-3)	-115(2)	-909(2)	98(3-II-3)
18	7	-0.26(2)	-2.07(2)	-1.93(3-II-3)	105(2)	809(2)	54(3-II-3)
18	8	0.27(3-II-4)	-1.97(2)	-2.03(3-II-3)	43(2)	270(3-II-3)	88(3-II-3)
18	9	0.68(3-II-4)	-1.83(2)	-2.01(3-II-3)	-18(4-II-3)	-142(3-I-3)	103(3-II-3)
18	10	1.10(3-II-4)	-1.69(2)	-1.93(3-II-3)	-50(3-II-3)	-389(2)	100(3-II-2)
18	11	1.47(3-II-4)	-1.52(2)	-1.80(3-II-3)	-81(3-II-3)	-650(2)	81(3-II-2)
18	12	1.82(3-II-4)	-1.30(2)	-1.69(3-II-3)	-120(2)	-898(2)	78(3-II-3)
18	13	-0.21(2)	-2.11(2)	-1.98(3-II-3)	99(2)	817(3-II-3)	46(3-II-3)
18	14	0.28(3-II-4)	-1.96(2)	-1.98(3-II-3)	32(2)	308(3-II-3)	80(3-II-2)
18	15	0.61(3-II-4)	-1.81(2)	-1.96(3-II-3)	-25(3-II-4)	-144(3-I-3)	97(3-II-2)
18	16	0.95(3-II-4)	-1.66(2)	-1.90(3-II-3)	-62(3-II-3)	-377(2)	96(3-II-2)
18	17	1.30(3-II-4)	-1.50(2)	-1.79(3-II-3)	-93(3-II-3)	-643(2)	80(3-II-2)
18	18	1.67(3-II-4)	-1.30(2)	-1.66(3-II-3)	-124(2)	-907(2)	77(3-II-3)
18	19	-0.20(2)	-2.06(2)	-1.94(3-II-3)	107(3-II-3)	888(3-II-3)	35(3-II-3)
18	20	0.24(3-II-4)	-1.91(2)	-1.93(3-II-3)	33(3-II-3)	349(3-II-3)	71(3-II-2)
18	21	0.52(3-II-4)	-1.77(2)	-1.89(3-II-3)	-25(4-I-3)	-151(3-I-3)	89(3-II-2)
18	22	0.81(3-II-4)	-1.62(2)	-1.83(3-II-3)	-63(3-II-3)	-373(2)	92(3-II-2)
18	23	1.11(3-II-4)	-1.47(2)	-1.71(3-II-3)	-98(3-II-3)	-641(2)	78(3-II-2)
18	24	1.44(3-II-4)	-1.31(2)	-1.57(3-II-3)	-130(3-II-3)	-909(2)	74(3-II-3)
18	25	-0.20(2)	-1.98(2)	-1.83(3-II-3)	116(3-II-3)	959(3-II-3)	26(3-II-3)
18	26	-0.23(3-I-4)	-1.85(2)	-1.82(3-II-3)	39(3-II-3)	394(3-II-3)	62(3-II-2)
18	27	0.43(3-II-4)	-1.72(2)	-1.78(3-II-3)	-25(4-II-4)	-159(3-I-3)	82(3-II-2)
18	28	0.66(3-II-4)	-1.59(2)	-1.71(3-II-3)	-63(3-II-3)	-369(2)	87(3-II-2)
18	29	0.90(3-II-4)	-1.45(2)	-1.59(3-II-3)	-100(3-II-3)	-639(2)	76(3-II-2)
18	30	1.15(3-II-4)	-1.31(2)	-1.43(3-II-3)	-137(3-II-3)	-910(2)	70(3-II-2)
18	31	-0.20(2)	-1.88(2)	-1.65(3-II-3)	125(3-II-3)	1030(3-II-3)	16(3-II-2)
18	32	-0.23(3-I-4)	-1.78(2)	-1.64(3-II-3)	44(3-II-3)	442(3-II-3)	53(3-II-2)
18	33	0.33(3-II-4)	-1.67(2)	-1.61(3-II-3)	-25(4-II-3)	-167(3-I-3)	75(3-II-2)
18	34	0.51(3-II-4)	-1.55(2)	-1.55(3-II-3)	-62(3-II-3)	-364(2)	82(3-II-2)
18	35	0.67(3-II-4)	-1.43(2)	-1.43(3-II-3)	-102(3-II-3)	-636(2)	72(3-II-2)
18	36	0.84(3-II-4)	-1.31(2)	-1.26(3-II-3)	-141(3-II-3)	-909(2)	66(3-II-2)
18	37	-0.21(3-I-3)	-1.81(2)	-1.41(3-II-3)	133(3-II-3)	1102(3-II-3)	-19(3-I-2)
18	38	-0.23(3-I-3)	-1.72(2)	-1.41(3-II-3)	48(3-II-3)	495(3-II-3)	44(3-II-2)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
18	39	0.25(3-II-4)	-1.62(2)	-1.40(3-II-3)	-27(4-II-3)	-171(3-I-3)	70(3-II-2)
18	40	0.36(3-II-4)	-1.52(2)	-1.35(3-II-3)	-61(3-II-3)	-355(2)	79(3-II-2)
18	41	0.45(3-II-4)	-1.42(2)	-1.24(3-II-3)	-102(3-II-3)	-640(3-II-3)	70(3-II-2)
18	42	0.52(3-II-4)	-1.30(2)	-1.07(3-II-2)	-144(3-II-3)	-909(2)	61(3-II-2)
18	43	-0.24(3-I-3)	-1.75(2)	-1.11(3-II-3)	142(3-II-3)	1187(3-II-3)	-28(2)
18	44	-0.24(3-I-3)	-1.68(2)	-1.14(3-II-3)	55(3-II-3)	559(3-II-3)	38(3-II-2)
18	45	-0.23(3-I-3)	-1.60(2)	-1.15(3-II-3)	-25(4-II-3)	-173(3-I-3)	68(3-II-2)
18	46	0.24(3-II-4)	-1.51(2)	-1.11(3-II-3)	-57(4-II-3)	-344(2)	77(3-II-2)
18	47	0.25(3-II-4)	-1.41(2)	-1.01(3-II-3)	-101(3-II-3)	-663(3-II-3)	68(3-II-2)
18	48	0.27(4-I-2)	-1.30(2)	-0.86(3-II-2)	-146(3-II-3)	-952(3-II-3)	56(3-II-2)
18	49	-0.28(3-I-3)	-1.75(2)	-0.79(3-II-3)	160(3-II-3)	1316(3-II-3)	-45(2)
18	50	-0.26(3-I-3)	-1.66(2)	-0.88(3-II-3)	71(3-II-3)	636(3-II-3)	38(3-II-2)
18	51	-0.18(3-I-3)	-1.59(2)	-0.84(3-II-3)	-22(3-I-3)	-170(3-I-3)	67(3-II-2)
18	52	0.14(3-II-3)	-1.51(2)	-0.79(3-II-3)	-45(3-II-3)	-335(2)	74(3-II-2)
18	53	-0.11(4-II-2)	-1.41(2)	-0.72(3-II-3)	-99(3-II-3)	-688(3-II-3)	62(3-II-2)
18	54	-0.19(4-II-2)	-1.26(2)	-0.61(3-II-2)	-148(3-II-3)	-1008(3-II-3)	49(3-II-2)
18	55	-0.32(3-I-3)	-2.48(3-I-3)	0.54(3-I-3)	161(3-II-3)	1539(3-II-3)	-82(3-II-3)
18	56	-0.10(3-I-3)	-2.13(3-I-3)	-0.44(3-II-3)	46(3-II-3)	726(3-II-3)	53(3-II-2)
18	57	-0.05(3-I-3)	-1.75(3-I-2)	-0.35(3-II-3)	11(3-II-3)	-169(3-I-3)	89(3-II-2)
18	58	0.04(3-II-3)	-1.50(2)	-0.30(3-II-3)	-13(2)	-335(2)	91(3-II-2)
18	59	0.03(4-I-2)	-1.41(2)	-0.25(3-II-2)	-32(4-II-3)	-723(3-II-3)	62(3-II-2)
18	60	-0.18(3-II-3)	-1.46(2)	-0.30(3-II-2)	-94(3-II-3)	-1070(3-II-3)	-23(4-II-2)
19	1	-0.55(2)	-2.44(2)	0.70(2)	172(2)	1317(2)	64(3-II-3)
19	2	-0.57(2)	-2.17(2)	0.54(2)	62(3-II-3)	386(2)	90(3-II-2)
19	3	0.94(3-II-1)	-1.84(2)	0.55(4-I-2)	-27(1)	-293(1)	117(3-II-2)
19	4	1.43(3-II-1)	-1.50(2)	0.65(4-I-2)	-68(2)	-401(3-I-1)	117(3-II-3)
19	5	1.83(3-II-1)	-1.20(2)	0.76(4-I-2)	-56(2)	-321(4-I-2)	81(3-II-3)
19	6	2.20(3-II-1)	-0.90(2)	0.84(4-I-2)	31(1)	224(1)	39(4-II-3)
19	7	-0.41(2)	-1.99(2)	0.48(4-I-2)	152(2)	1212(2)	75(3-II-3)
19	8	-0.45(3-I-1)	-1.83(2)	-0.48(4-II-2)	54(2)	398(2)	92(3-II-2)
19	9	0.70(3-II-1)	-1.64(2)	0.47(4-I-2)	-56(1)	-313(1)	105(3-II-2)
19	10	1.08(3-II-1)	-1.44(2)	0.54(4-I-2)	-63(3-II-3)	-382(4-I-2)	99(3-II-2)
19	11	1.41(3-II-1)	-1.22(2)	0.64(4-I-2)	-73(3-II-3)	-371(3-II-3)	70(3-II-3)
19	12	1.68(3-II-1)	-1.02(2)	0.71(4-I-2)	-53(3-II-3)	193(1)	55(3-II-3)
19	13	-0.31(2)	-1.95(2)	0.48(3-I-1)	143(2)	1169(2)	64(3-II-3)
19	14	-0.40(3-I-1)	-1.75(2)	-0.45(3-II-1)	42(2)	402(3-II-3)	87(3-II-2)
19	15	0.53(3-II-1)	-1.57(2)	0.46(4-I-2)	-58(1)	-326(1)	95(3-II-2)
19	16	0.79(3-II-1)	-1.39(2)	0.50(4-I-2)	-72(3-II-3)	-383(3-II-3)	89(3-II-2)
19	17	1.02(3-II-1)	-1.20(2)	0.55(4-I-2)	-79(3-II-3)	-415(3-II-3)	68(3-II-2)
19	18	1.21(3-II-1)	-1.02(2)	0.60(4-I-2)	-60(3-II-3)	-212(3-II-3)	58(3-II-3)
19	19	-0.27(2)	-1.93(2)	-0.46(3-II-1)	143(2)	1160(2)	51(3-II-3)
19	20	-0.35(3-I-1)	-1.73(2)	0.44(3-I-1)	42(3-II-3)	426(3-II-3)	77(3-II-2)
19	21	-0.45(3-I-1)	-1.54(2)	0.44(4-I-2)	-52(1)	-329(1)	88(3-II-2)
19	22	0.56(3-II-1)	-1.36(2)	0.46(4-I-2)	-74(3-II-3)	-398(3-II-3)	84(3-II-2)
19	23	0.71(3-II-1)	-1.19(2)	0.49(4-I-3)	-83(3-II-3)	-450(3-II-3)	67(3-II-2)
19	24	0.82(3-II-1)	-1.01(2)	0.52(4-I-2)	-68(3-II-3)	-263(3-II-3)	56(3-II-3)
19	25	-0.25(2)	-1.87(2)	0.43(3-I-1)	145(3-II-3)	1188(3-II-3)	42(3-II-3)
19	26	-0.31(3-I-1)	-1.68(2)	0.42(3-I-1)	47(3-II-3)	455(3-II-3)	68(3-II-2)
19	27	-0.39(3-I-1)	-1.51(2)	0.41(4-I-2)	-49(1)	-327(1)	80(3-II-2)
19	28	-0.47(3-I-1)	-1.34(2)	0.43(4-I-3)	-74(3-II-3)	-410(3-II-3)	80(3-II-2)
19	29	-0.53(3-I-1)	-1.17(2)	0.44(4-I-3)	-86(3-II-3)	-483(3-II-3)	65(3-II-2)
19	30	-0.59(3-I-1)	-1.01(2)	0.46(4-I-2)	-74(3-II-3)	-315(3-II-3)	53(3-II-2)
19	31	-0.24(2)	-1.79(2)	0.40(3-I-1)	151(3-II-3)	1236(3-II-3)	33(3-II-2)
19	32	-0.29(3-I-1)	-1.62(2)	0.39(3-I-1)	50(3-II-3)	485(3-II-3)	59(3-II-2)
19	33	-0.34(3-I-1)	-1.46(2)	0.39(4-I-2)	-47(1)	-321(1)	73(3-II-2)
19	34	-0.39(3-I-1)	-1.31(2)	0.41(4-I-3)	-74(3-II-3)	-417(3-II-3)	75(3-II-2)
19	35	-0.43(3-I-1)	-1.16(2)	0.41(4-I-2)	-88(3-II-3)	-512(3-II-3)	62(3-II-2)
19	36	-0.45(3-I-1)	-1.00(2)	0.41(4-I-2)	-78(3-II-3)	-366(3-II-3)	49(3-II-2)
19	37	-0.24(2)	-1.69(2)	0.37(3-I-1)	155(3-II-3)	1282(3-II-3)	21(3-II-2)
19	38	-0.27(3-I-1)	-1.55(2)	0.37(3-I-1)	51(3-II-3)	519(3-II-3)	49(3-II-2)
19	39	-0.31(3-I-1)	-1.41(2)	0.37(4-I-3)	-47(1)	-313(1)	67(3-II-2)
19	40	-0.33(3-I-1)	-1.28(2)	0.39(4-I-2)	-76(3-II-3)	-420(3-II-3)	72(3-II-2)
19	41	-0.33(3-I-1)	-1.14(2)	0.38(4-I-2)	-91(3-II-3)	-540(3-II-3)	61(3-II-2)
19	42	-0.35(3-I-2)	-0.99(2)	0.36(4-I-2)	-82(3-II-3)	-418(3-II-3)	45(3-II-2)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
19	43	-0.26(2)	-1.57(2)	0.35(3-I-1)	159(3-II-3)	1335(3-II-3)	-17(3-I-2)
19	44	-0.27(3-I-1)	-1.49(2)	0.37(3-I-1)	52(3-II-3)	564(3-II-3)	40(3-II-2)
19	45	-0.29(3-I-1)	-1.38(2)	0.38(4-I-3)	-47(1)	-301(1)	64(3-II-2)
19	46	-0.27(3-I-1)	-1.26(2)	0.38(4-I-2)	-75(3-II-3)	-418(3-II-3)	71(3-II-2)
19	47	-0.24(3-I-2)	-1.13(2)	0.36(4-I-2)	-93(3-II-3)	-567(3-II-3)	62(3-II-2)
19	48	-0.28(4-II-2)	-0.98(2)	0.32(4-I-2)	-85(3-II-3)	-473(3-II-3)	44(3-II-2)
19	49	-0.31(2)	-1.50(2)	0.38(3-I-4)	168(3-II-3)	1426(3-II-3)	-30(3-II-3)
19	50	-0.33(2)	-1.54(2)	0.45(3-I-4)	59(3-II-3)	629(3-II-3)	38(3-II-2)
19	51	-0.25(3-I-1)	-1.46(2)	0.40(3-I-4)	-41(1)	-286(1)	65(3-II-2)
19	52	-0.18(3-I-1)	-1.33(2)	0.35(4-I-2)	-66(3-II-3)	-422(4-II-2)	71(3-II-2)
19	53	-0.15(4-II-2)	-1.16(2)	0.30(4-I-2)	-89(3-II-3)	-593(3-II-3)	62(3-II-2)
19	54	-0.18(4-II-2)	-0.95(2)	0.25(4-I-2)	-86(3-II-3)	-537(3-II-3)	43(3-II-2)
19	55	-0.23(2)	-2.68(2)	0.72(3-I-1)	173(3-II-3)	1677(3-II-3)	-99(3-II-3)
19	56	-0.12(3-I-1)	-2.21(2)	0.39(3-I-4)	41(3-II-3)	719(3-II-3)	62(3-II-2)
19	57	-0.07(2)	-1.83(2)	0.25(3-I-4)	-14(1)	-277(1)	93(3-II-2)
19	58	-0.06(3-I-2)	-1.54(3-I-2)	0.16(3-I-4)	-23(4-I-2)	-439(4-II-2)	86(3-II-2)
19	59	-0.04(4-II-2)	-1.27(3-I-2)	0.12(4-I-2)	-29(3-II-3)	-621(3-II-3)	58(3-II-2)
19	60	0.07(4-I-2)	-1.08(3-I-2)	0.11(4-I-2)	-42(3-II-3)	-584(3-II-3)	23(4-I-2)
20	1	-0.26(2)	2.04(3-II-4)	-1.64(3-II-3)	90(3-II-3)	36(3-II-4)	-52(2)
20	2	-0.24(2)	1.95(3-II-4)	-1.54(3-II-3)	118(3-II-3)	28(3-II-4)	18(4-II-4)
20	3	-0.23(3-II-2)	1.82(3-II-4)	-1.38(3-II-3)	150(3-II-3)	27(3-II-3)	18(4-II-4)
20	4	-0.24(3-II-2)	1.60(3-II-4)	-1.22(3-II-2)	184(3-II-3)	26(3-II-3)	-18(4-I-4)
20	5	-0.24(3-II-2)	1.33(3-II-4)	-1.05(3-II-2)	220(3-II-3)	24(3-II-3)	-19(4-I-4)
20	6	-0.24(3-II-2)	1.04(3-II-4)	-0.88(3-II-2)	256(3-II-3)	23(3-II-3)	-19(4-I-3)
20	7	-0.24(3-II-2)	0.74(3-II-4)	-0.70(3-II-2)	293(3-II-3)	22(3-II-3)	-20(4-I-3)
20	8	-0.23(2)	0.47(3-II-3)	-0.51(3-II-2)	332(3-II-3)	22(4-I-3)	-19(4-II-2)
20	9	-0.25(3-II-2)	0.23(3-II-3)	-0.33(3-II-2)	369(3-II-3)	29(4-I-3)	-19(4-I-2)
20	10	-0.29(3-II-2)	0.13(3-II-3)	-0.18(3-II-2)	392(3-II-3)	47(4-II-2)	67(4-II-2)
20	11	-0.35(2)	2.09(3-II-1)	-1.34(3-II-3)	-556(2)	-24(4-I-4)	58(2)
20	12	-0.36(3-II-2)	1.72(3-II-1)	-1.14(3-II-3)	-511(2)	-46(2)	26(4-II-4)
20	13	-0.36(3-II-2)	1.31(3-II-1)	-0.96(3-II-3)	-512(2)	-56(2)	28(4-I-4)
20	14	-0.35(3-II-2)	0.95(3-II-1)	-0.79(3-II-2)	-511(2)	-59(2)	30(4-I-4)
20	15	-0.34(3-II-2)	0.64(3-II-1)	-0.64(3-II-2)	-509(2)	-61(2)	30(4-I-4)
20	16	-0.32(3-II-2)	0.39(3-II-1)	-0.51(3-II-2)	-506(2)	-63(2)	28(4-I-3)
20	17	-0.31(3-II-2)	-0.24(3-I-1)	-0.38(3-II-2)	-504(2)	-65(3-II-3)	28(4-I-3)
20	18	-0.30(3-II-2)	-0.19(4-II-2)	-0.26(3-II-2)	-528(3-II-3)	-71(3-II-3)	33(3-II-2)
20	19	-0.28(2)	-0.13(4-II-2)	-0.16(4-II-2)	-559(3-II-3)	-73(3-II-3)	40(3-II-2)
20	20	-0.33(4-II-2)	-0.07(3-II-2)	-0.07(4-II-2)	-586(3-II-3)	-53(3-II-2)	-49(3-I-2)
21	1	-0.34(4-I-1)	0.15(3-II-1)	0.21(3-II-2)	868(3-II-1)	89(2)	53(4-II-2)
21	2	-0.31(4-I-1)	-0.04(4-I-2)	-0.08(3-I-2)	-786(2)	29(4-I-2)	-50(4-I-2)
21	3	-0.33(4-I-1)	-0.05(4-I-2)	0.06(4-I-2)	-1076(2)	-31(3-II-2)	-66(3-II-2)
21	4	-0.36(4-I-2)	-0.06(4-II-2)	0.12(4-I-2)	-657(3-II-1)	63(3-I-2)	-62(4-II-2)
21	5	-0.24(2)	0.23(3-II-1)	0.36(3-II-2)	823(3-II-1)	192(2)	199(2)
21	6	-0.27(4-I-1)	0.13(3-II-4)	0.22(3-II-2)	-922(2)	122(2)	87(2)
21	7	-0.28(4-I-2)	-0.15(4-II-2)	0.16(4-I-2)	-1193(2)	68(2)	-124(2)
21	8	-0.30(4-I-2)	-0.19(4-II-2)	0.21(4-II-2)	-605(3-II-1)	76(3-I-1)	-172(2)
21	9	-0.26(2)	0.44(3-II-1)	0.54(3-II-2)	814(3-II-1)	292(2)	532(2)
21	10	-0.32(2)	0.29(3-II-4)	0.40(3-II-2)	-1351(2)	319(2)	278(2)
21	11	-0.34(2)	-0.28(2)	0.29(3-II-2)	-1670(2)	239(2)	-276(2)
21	12	-0.31(2)	-0.34(4-II-2)	0.29(4-II-2)	-550(3-II-1)	143(2)	-453(2)
21	13	-0.37(2)	0.65(3-II-1)	0.75(3-II-2)	1131(2)	163(2)	842(2)
21	14	-0.47(2)	0.51(3-II-4)	0.63(3-II-2)	-2200(2)	-123(2)	708(2)
21	15	-0.54(2)	-0.42(3-I-4)	0.50(3-II-2)	-3276(2)	-293(2)	-342(2)
21	16	-0.51(2)	-0.55(2)	0.35(3-II-2)	-816(2)	-270(2)	-774(2)
21	17	-0.51(2)	0.86(3-II-1)	0.98(3-II-2)	1852(2)	-123(2)	526(2)
21	18	-0.60(2)	0.74(3-II-4)	0.82(3-II-2)	-2441(2)	-1237(2)	457(2)
21	19	-0.64(2)	-0.52(3-I-4)	0.71(3-II-2)	-5287(2)	-1976(2)	42(2)
21	20	-0.71(2)	-0.62(2)	0.45(3-II-2)	-679(2)	-554(2)	-534(2)
21	21	-0.53(2)	1.10(3-II-4)	1.20(3-II-2)	1861(2)	-76(2)	-156(2)
21	22	-0.65(2)	0.94(3-II-4)	1.02(3-II-2)	-3121(2)	-948(2)	-36(4-I-1)
21	23	-0.68(2)	0.75(3-II-3)	0.82(3-II-2)	-5331(2)	-1299(2)	174(2)
21	24	-0.75(2)	-0.70(3-I-3)	0.53(3-II-2)	-956(2)	-514(2)	-81(2)
21	25	-0.45(2)	1.39(3-II-4)	1.45(3-II-1)	1462(2)	31(1)	-703(2)
21	26	-0.60(2)	1.19(3-II-4)	1.19(3-II-2)	-2637(2)	-1086(2)	-567(2)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
21	27	-0.65(2)	0.98(3-II-3)	0.98(3-II-2)	-5136(2)	-2014(2)	135(2)
21	28	-0.67(2)	-0.70(3-I-3)	0.59(3-II-2)	-403(2)	-573(2)	644(2)
21	29	-0.31(2)	1.65(3-II-4)	1.64(3-II-1)	826(2)	195(2)	-760(2)
21	30	-0.41(2)	1.45(3-II-4)	1.41(3-II-2)	-2213(2)	-94(2)	-652(2)
21	31	-0.55(2)	1.28(3-II-3)	1.13(3-II-2)	-3111(2)	-199(2)	314(2)
21	32	-0.49(2)	1.26(3-II-3)	0.68(3-II-1)	-736(2)	-110(2)	807(2)
21	33	-0.20(2)	1.77(3-II-4)	1.78(3-II-1)	531(2)	242(2)	-445(2)
21	34	-0.23(2)	1.74(3-II-4)	1.65(3-II-1)	-1214(2)	284(2)	-287(2)
21	35	-0.31(2)	1.89(3-II-3)	1.33(3-II-1)	-1500(2)	282(2)	212(2)
21	36	-0.34(3-II-2)	2.01(3-II-3)	0.80(3-II-1)	-270(3-II-1)	206(2)	438(2)
21	37	-0.18(2)	1.75(3-II-4)	1.83(3-II-1)	457(2)	110(2)	-199(2)
21	38	-0.19(3-I-1)	1.98(3-II-4)	1.77(3-II-1)	-836(2)	69(2)	-98(2)
21	39	-0.22(3-I-4)	2.36(3-II-3)	1.50(3-II-1)	-1055(2)	63(2)	105(2)
21	40	-0.27(3-I-4)	2.91(3-II-3)	1.03(3-II-1)	-211(3-II-1)	87(2)	168(2)
21	41	-0.22(3-I-1)	1.68(3-II-4)	1.82(3-II-1)	446(2)	57(2)	-88(2)
21	42	-0.25(3-I-1)	2.14(3-II-4)	1.80(3-II-1)	-715(2)	-60(4-II-4)	-15(4-II-4)
21	43	-0.28(3-I-1)	2.75(3-II-3)	1.58(3-II-1)	-920(2)	-55(4-II-4)	78(2)
21	44	-0.34(3-I-1)	3.57(3-II-3)	1.17(3-II-1)	-193(3-II-1)	43(4-I-2)	52(2)
21	45	0.38(3-II-1)	1.67(3-II-4)	1.82(3-II-1)	472(2)	86(2)	-74(2)
21	46	0.39(3-II-1)	2.24(3-II-4)	1.86(3-II-1)	-669(2)	-63(4-II-4)	34(2)
21	47	-0.33(3-I-1)	3.08(3-II-3)	1.71(3-II-1)	-871(2)	-75(2)	85(2)
21	48	-0.36(3-I-1)	4.06(3-II-3)	1.34(3-II-1)	-173(3-II-1)	43(3-II-3)	40(4-II-4)
21	49	0.39(3-II-1)	1.58(3-II-4)	1.76(3-II-1)	486(2)	79(2)	-84(2)
21	50	0.54(3-II-1)	2.29(3-II-4)	1.88(3-II-1)	-635(2)	-86(2)	45(2)
21	51	0.57(3-II-1)	3.30(3-II-3)	1.87(3-II-1)	-851(2)	-98(2)	97(2)
21	52	-0.39(3-I-1)	4.57(3-II-3)	1.58(3-II-1)	-163(3-II-1)	50(3-II-3)	42(4-II-4)
21	53	-0.34(3-I-1)	1.46(3-II-4)	1.60(3-II-1)	488(2)	42(3-II-4)	-113(2)
21	54	0.62(3-II-1)	2.32(3-II-3)	1.76(3-II-1)	-577(2)	-131(2)	64(2)
21	55	0.85(3-II-1)	3.44(3-II-3)	1.83(3-II-1)	-841(2)	-114(2)	128(2)
21	56	1.02(3-II-1)	5.05(3-II-3)	1.78(3-II-1)	-161(2)	60(3-II-3)	49(4-II-2)
22	1	2.70(3-II-3)	-1.08(3-II-3)	-0.35(3-II-4)	1051(2)	-92(2)	602(2)
22	2	2.41(3-II-3)	-1.18(3-II-3)	-0.28(3-II-4)	1012(2)	328(2)	1036(2)
22	3	2.23(3-II-3)	-1.06(3-II-3)	0.38(4-II-2)	686(2)	932(2)	1288(2)
22	4	2.29(3-II-3)	-1.06(2)	0.53(4-II-2)	432(2)	1617(2)	1052(2)
22	5	2.18(3-II-3)	-1.17(2)	0.63(4-II-2)	80(3-II-3)	2056(2)	624(2)
22	6	1.97(3-II-4)	-1.03(2)	0.70(2)	-420(2)	1984(2)	98(4-I-1)
22	7	1.91(3-II-4)	-0.81(2)	0.81(2)	-223(2)	1621(2)	-242(2)
22	8	2.07(3-II-4)	-0.62(2)	0.85(2)	80(3-II-4)	1238(2)	-294(2)
22	9	2.05(3-II-4)	-0.55(2)	0.78(2)	114(2)	919(2)	-171(2)
22	10	1.88(3-II-4)	-0.54(2)	0.68(3-I-1)	62(3-II-3)	729(2)	-70(2)
22	11	1.88(3-II-4)	-0.38(2)	0.69(3-I-1)	60(3-II-1)	660(2)	-35(3-II-1)
22	12	2.06(3-II-4)	-0.20(3-I-4)	0.69(3-I-1)	91(2)	618(2)	-39(3-II-1)
22	13	2.10(3-II-4)	-0.19(3-I-4)	-0.80(3-II-1)	79(2)	546(2)	-46(3-II-1)
22	14	2.01(3-II-4)	-0.33(3-II-1)	-0.87(3-II-1)	34(3-II-3)	518(2)	-54(2)
22	15	2.99(3-II-4)	-0.16(3-I-3)	-0.83(3-II-1)	-119(2)	-580(2)	34(3-II-3)
22	16	4.15(3-II-3)	0.26(3-II-3)	-0.65(3-II-1)	-92(2)	-859(2)	69(2)
22	17	5.81(3-II-2)	0.57(3-II-3)	0.74(4-I-2)	65(3-II-3)	-164(2)	55(4-II-1)
22	18	5.97(3-II-2)	-0.24(3-I-3)	0.67(4-I-2)	72(3-II-2)	-163(2)	52(4-I-1)
22	19	6.32(3-II-2)	-0.26(3-I-1)	-0.63(3-II-1)	90(3-II-3)	193(1)	75(2)
22	20	6.90(3-II-2)	0.72(3-II-1)	-0.82(3-II-1)	132(3-II-2)	298(1)	123(2)
22	21	6.98(3-II-2)	0.76(3-II-1)	-0.90(3-II-1)	237(2)	323(1)	225(2)
22	22	6.32(3-II-2)	-0.47(3-I-1)	-1.17(3-II-1)	369(2)	307(1)	361(2)
22	23	6.08(3-II-2)	-0.54(3-I-1)	-1.27(3-II-1)	569(2)	341(2)	603(2)
22	24	6.17(3-II-2)	-0.91(3-I-1)	-1.35(3-II-1)	816(2)	710(2)	944(2)
22	25	5.86(3-II-2)	-1.06(3-I-1)	-1.35(3-II-1)	779(2)	1195(2)	1087(2)
22	26	5.00(3-II-2)	-0.95(2)	-1.47(3-II-1)	443(2)	1561(2)	883(2)
22	27	4.59(3-II-2)	-1.09(2)	-1.44(3-II-1)	107(3-II-2)	1828(2)	590(2)
22	28	4.49(3-II-2)	-1.45(3-I-1)	-1.35(3-II-1)	-201(2)	2029(2)	173(2)
22	29	4.12(3-II-2)	-1.49(3-I-1)	-1.27(3-II-1)	-379(2)	1589(2)	-202(2)
22	30	3.47(3-II-2)	-1.33(4-I-4)	-1.29(3-II-1)	-488(2)	849(2)	-398(2)
22	31	3.22(3-II-2)	-1.22(4-I-4)	-1.18(3-II-1)	-538(2)	105(4-I-2)	-614(2)
22	32	2.75(3-II-2)	-1.08(4-I-2)	-0.99(3-II-1)	-340(2)	-267(2)	-506(2)
22	33	2.82(3-II-3)	-1.02(3-II-3)	-0.66(3-II-4)	232(2)	-336(2)	-101(2)
22	34	2.90(3-II-3)	-1.07(3-II-3)	-0.49(3-II-4)	596(2)	-529(2)	91(4-II-1)

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
22	35	2.91(3-II-4)	-0.22(3-I-1)	0.72(3-I-1)	-50(3-I-2)	-526(2)	-38(2)
22	36	3.04(3-II-4)	-0.20(3-I-3)	-0.75(3-II-1)	-69(2)	-618(2)	12(4-II-1)
22	37	4.48(3-II-3)	0.35(3-II-1)	-0.77(3-II-1)	-60(3-I-2)	-930(2)	-18(4-II-4)
22	38	4.47(3-II-3)	-0.24(3-I-1)	-0.77(3-II-1)	-61(3-I-2)	-899(2)	24(3-II-3)
22	39	3.73(3-II-3)	-0.28(3-I-1)	0.73(3-I-1)	-62(3-I-2)	-920(2)	-25(2)
22	40	5.17(3-II-2)	0.36(3-II-1)	-0.78(3-II-1)	63(3-II-2)	-715(2)	34(4-I-4)
22	41	4.37(3-II-3)	-0.23(3-I-3)	0.66(3-I-1)	-71(3-I-2)	-880(2)	31(3-II-3)
22	42	5.51(3-II-2)	-0.51(3-I-1)	-0.77(3-II-1)	359(2)	-862(2)	212(2)
22	43	4.49(3-II-3)	-0.52(3-I-1)	0.75(3-I-1)	290(2)	-1397(2)	-110(2)
22	44	5.39(3-II-2)	0.60(3-II-1)	-0.80(3-II-1)	97(3-II-2)	-650(2)	58(2)
22	45	4.43(3-II-3)	0.44(3-II-1)	0.72(3-I-1)	51(3-II-2)	-990(2)	-37(4-II-4)
22	46	5.52(3-II-2)	0.55(3-II-1)	0.67(3-I-1)	192(2)	-708(2)	109(2)
22	47	4.45(3-II-3)	-0.45(3-I-1)	0.72(3-I-1)	134(2)	-1120(2)	-68(2)
22	48	2.68(3-II-4)	-0.48(3-I-1)	0.75(4-I-4)	32(2)	-362(2)	-454(2)
22	49	3.53(3-II-3)	-0.51(3-I-1)	0.76(3-I-1)	151(2)	-1223(2)	-388(2)
22	50	3.54(3-II-3)	-0.42(3-I-1)	0.74(3-I-1)	50(2)	-1003(2)	-205(2)
22	51	3.58(3-II-3)	-0.33(3-I-1)	0.73(3-I-1)	-58(3-I-2)	-919(2)	-88(2)
22	52	2.71(3-II-4)	-0.38(2)	0.73(3-I-1)	-48(3-I-2)	-332(2)	-236(2)
22	53	2.75(3-II-4)	-0.28(3-I-1)	0.73(3-I-1)	-59(3-I-2)	-378(2)	-96(2)
22	54	4.22(3-II-2)	-1.20(2)	-1.04(3-II-1)	-1284(2)	-1980(2)	-521(2)
22	55	2.88(3-II-3)	-1.16(2)	0.49(4-II-2)	-1208(2)	-2259(2)	-267(2)
22	56	3.45(3-II-3)	-1.21(2)	0.57(3-I-1)	-2164(2)	-4756(2)	-1200(2)
22	57	3.89(3-II-3)	-1.21(2)	0.66(3-I-1)	-2195(2)	-4521(2)	-1353(2)
22	58	3.58(3-II-2)	-1.22(4-I-4)	-0.90(3-II-1)	-831(2)	-262(2)	-1193(2)
22	59	3.20(3-II-3)	-1.16(4-I-2)	-0.80(3-II-1)	-347(2)	-752(2)	-1063(2)
22	60	3.50(3-II-3)	-1.17(4-II-2)	-0.70(3-II-1)	-618(2)	-1354(2)	-1300(2)
22	61	3.26(3-II-3)	-1.10(4-II-2)	-0.49(3-II-1)	-141(4-I-4)	-1862(2)	-910(2)
22	62	3.16(3-II-3)	-1.15(3-II-3)	-0.51(3-II-1)	194(2)	-1119(2)	-702(2)
22	63	3.06(3-II-3)	-1.16(3-II-3)	-0.39(3-II-1)	485(2)	-1461(2)	-207(2)
22	64	2.96(3-II-3)	-1.13(3-II-3)	-0.34(3-II-1)	231(2)	-1885(2)	137(2)
22	65	2.87(3-II-3)	-1.07(2)	0.42(3-I-1)	-592(2)	-2285(2)	350(2)
22	66	3.31(3-II-3)	-1.10(4-II-2)	-0.47(3-II-1)	-814(2)	-3164(2)	-900(2)
22	67	3.38(3-II-3)	-1.19(2)	0.50(3-I-1)	-2161(2)	-4386(2)	-962(2)
22	68	3.60(3-II-3)	-1.17(2)	-0.67(3-II-1)	-1513(2)	-2263(2)	-1549(2)
22	69	3.84(3-II-2)	-1.24(2)	-0.88(3-II-1)	-1243(2)	-290(2)	-1223(2)
22	70	3.97(3-II-2)	-1.28(2)	-0.96(3-II-1)	-1797(2)	-1003(2)	-939(2)
22	71	3.68(3-II-3)	-1.24(2)	-0.66(3-II-1)	-2515(2)	-4003(2)	-1285(2)
22	72	5.25(3-II-2)	-0.65(3-I-1)	-1.03(3-II-1)	579(2)	-1181(2)	393(2)
22	73	3.47(3-II-3)	-0.62(3-I-1)	0.76(3-I-1)	119(2)	-1706(2)	-682(2)
22	74	2.65(3-II-3)	-0.60(2)	0.75(3-I-1)	-83(2)	-453(2)	-758(2)
22	75	4.35(3-II-3)	-0.65(3-I-1)	0.78(3-I-1)	403(2)	-1987(2)	-205(2)
22	76	4.02(3-II-3)	-1.10(2)	0.65(3-I-1)	-2017(2)	-4602(2)	-913(2)
22	77	4.62(3-II-2)	-1.08(2)	-0.87(3-II-1)	-1016(2)	-2221(2)	-253(2)
22	78	4.97(3-II-2)	-0.88(3-I-1)	-0.97(3-II-1)	510(2)	-1746(2)	488(2)
22	79	4.08(3-II-3)	-0.80(3-I-1)	0.73(3-I-1)	-276(2)	-3355(2)	-447(2)
22	80	3.99(3-II-3)	-1.00(2)	0.66(3-I-1)	-1675(2)	-4197(2)	-703(2)
22	81	4.80(3-II-2)	-0.95(3-I-1)	-0.79(3-II-1)	-327(2)	-2264(2)	393(2)
22	82	2.89(3-II-3)	-1.17(2)	0.58(4-II-2)	-1376(2)	-1863(2)	-419(2)
22	83	3.49(3-II-3)	-1.13(2)	0.61(3-I-1)	-2431(2)	-4434(2)	-1155(2)
22	84	3.39(3-II-3)	-0.83(2)	0.70(3-I-1)	-750(2)	-2627(2)	-1200(2)
22	85	3.41(3-II-3)	-1.02(2)	0.64(3-I-1)	-2253(2)	-3794(2)	-1101(2)
22	86	2.81(3-II-3)	-1.02(2)	0.63(4-I-4)	-1730(2)	-1198(2)	-900(2)
22	87	2.67(3-II-3)	-0.80(2)	0.69(3-I-1)	-741(2)	-607(2)	-989(2)

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
ε _{SC-}	Deformazione nel cls per effetto di M-:N- ⁽⁴⁾
ε _{SC+}	Deformazione nel cls per effetto di M+:N+ ⁽⁴⁾
ε _{Sf-}	Deformazione nell'acciaio per effetto di M-:N- ⁽⁴⁾
ε _{Sf+}	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 sopportabile 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

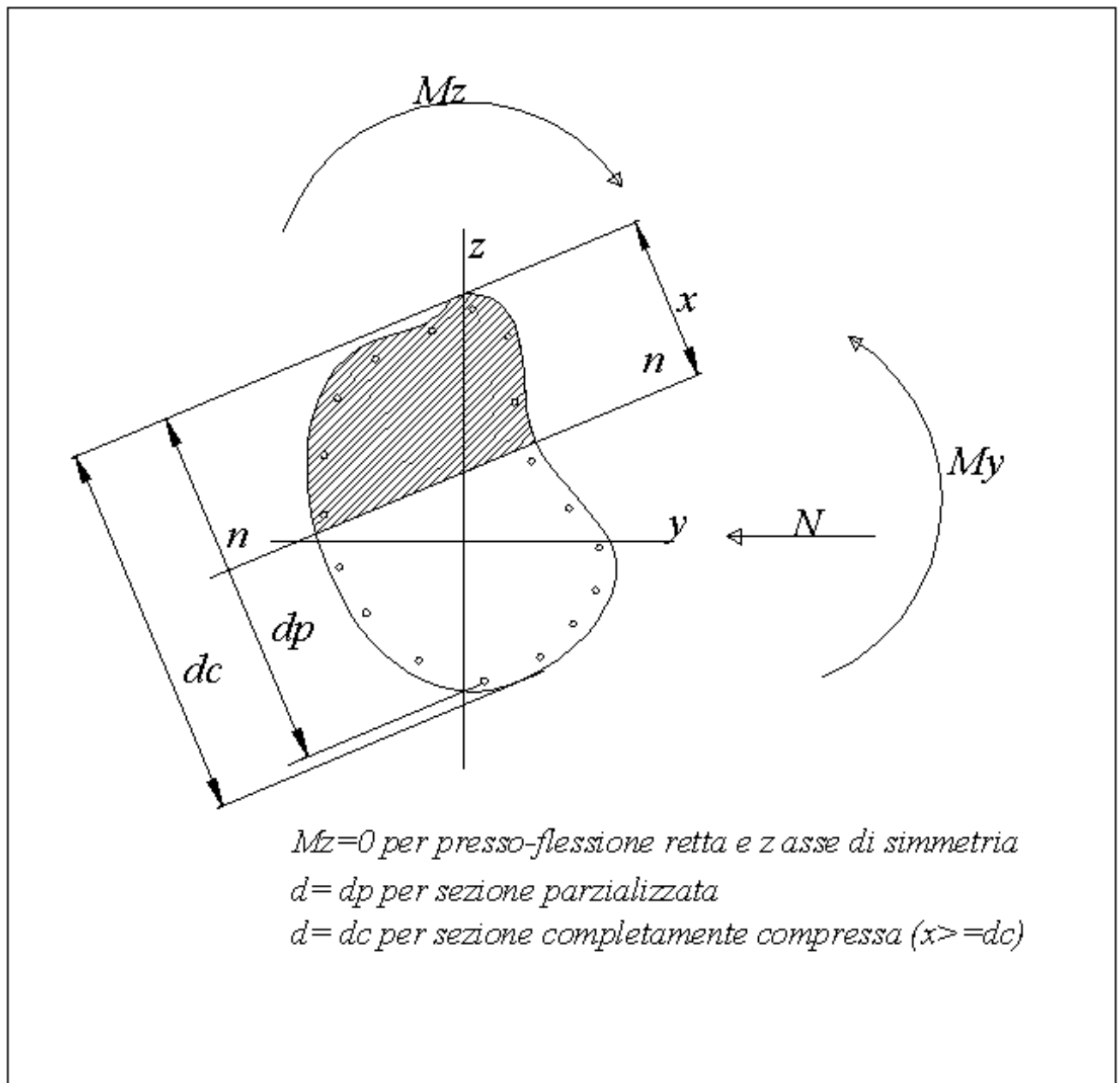
Verifiche duttilità (quando richieste):

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
φ _y [1/m]	Curvatura allo snervamento ($\phi_y = MrU/Mry * \phi^1_y$)
φ _u [1/m]	Curvatura allo corrispondente a MrU
μ	Capacità in duttilità della sezione
F.Conf	Fattore di confinamento adottato (= fck,c/fck)
μ _d	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 piu' lontata e l'asse neutro in direzione ortogonale all'asse neutro
- (6) distanza tra le fibre sollecitate piu' lontane dall'asse neutro: nel caso di sezione parzializzata le due fibre sono quella di cls compresso e quella dell'acciaio teso piu lontane da n-n, mentre nel caso di sezione completamente compressa le due fibre sono le due di cls compresso piu 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 [13,1], Pilastrate [--,--] Sez. R: By=40.0 cm Bz=120.0 cm L=725.8 cm
Ln=725.8 cm Terreno=Terreno1 Criterio : CLS_Travi/Setti-Fondazione - 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	409	-207	--	359	2.54	10.18	10897	41924	2	(3+4)-II-1	27
72.6	-8	8	417	382	2.54	10.18	10897	41924	2	2	27
CAMP	242	802	173	--	2.54	10.18	10897	41924	(3+4)-V-3	2	26
653.2	190	509	293	68	2.54	10.18	10897	41924	(3+4)-VII-3	(3+4)-VII-2	23
FLN	483	577	--	--	2.54	10.18	10897	41924	(3+4)-VII-3	(3+4)-VII-2	23

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	10897	41924	2	(3+4)-II-1	Parz.	Parz.
72.6	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	10897	41924	2	2	Parz.	Parz.
CAMP	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	10897	41924	(3+4)-V-3	2	Parz.	Parz.
653.2	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	10897	41924	(3+4)-VII-3	(3+4)-VII-2	Parz.	Parz.
FLN	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	10897	41924	(3+4)-VII-3	(3+4)-VII-2	Parz.	Parz.

Verifica a taglio: $\cot(\theta)$ Sin=1.000, $\cot(\theta)$ Cen=1.324, $\cot(\theta)$ Des=1.354 Comb: Sin=(3+4)-I-2 Cen=2 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	797	--	144769	153246	144769	0	41924	120.0	38.17	>100
Cen	1708	--	139245	139245	139245	--	--	--	26.19	82
Des	1552	--	138357	138357	138357	0	10897	120.0	25.45	89

Trave di fondazione: 9001 [1,2], Pilastrate [--,--] Sez. R: By=40.0 cm Bz=120.0 cm L=219.9 cm
Ln=219.9 cm Terreno=Terreno1 Criterio : CLS_Travi/Setti-Fondazione - 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	297	537	617	--	7.63	20.36	32186	81960	(3+4)-VII-3	(3+4)-V-2	35
22.0	509	456	441	82	7.63	20.36	32186	81960	(3+4)-VII-3	(3+4)-V-2	34
CAMP	952	598	--	128	7.63	20.36	32186	81960	(3+4)-VII-3	(3+4)-VII-2	34
197.9	995	619	--	107	7.63	20.36	32186	81960	(3+4)-VII-3	(3+4)-VII-2	32
FLN	922	725	--	--	7.63	20.36	32186	81960	(3+4)-VII-3	(3+4)-VII-2	35

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	32186	81960	(3+4)-VII-3	(3+4)-V-2	Parz.	Parz.
22.0	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	32186	81960	(3+4)-VII-3	(3+4)-V-2	Parz.	Parz.
CAMP	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	32186	81960	(3+4)-VII-3	(3+4)-VII-2	Parz.	Parz.
197.9	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	32186	81960	(3+4)-VII-3	(3+4)-VII-2	Parz.	Parz.
FLN	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	32186	81960	(3+4)-VII-3	(3+4)-VII-2	Parz.	Parz.

Verifica a taglio: $\cot(\theta)$ = 1.354 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	1425	--	138357	138357	138357	0	81960	219.9	25.45	97
Des							32186			

Trave di fondazione: 9001 [2,5], Pilastrate [--,--] Sez. R: By=40.0 cm Bz=120.0 cm L=217.7 cm
Ln=217.7 cm Terreno=Terreno1 Criterio : CLS_Travi/Setti-Fondazione - 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	822	709	319	--	5.09	10.18	21541	42073	(3+4)-V-4	(3+4)-VII-2	19

X	M-	M+	ΔM-	ΔM+	Afs	Afi	Mr-	Mr+	C-	C+	CS
21.8	1001	628	193	81	5.09	10.18	21541	42073	(3+4)-VII-3	(3+4)-VII-2	18
CAMP	1112	632	263	265	5.09	10.18	21541	42073	(3+4)-V-4	(3+4)-VII-1	16
196.0	1392	753	--	145	5.09	10.18	21541	42073	(3+4)-VII-4	(3+4)-VII-1	15
FLN	1355	897	--	--	5.09	10.18	21541	42073	(3+4)-VII-4	(3+4)-VII-1	16

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-4	(3+4)-VII-2	Parz.	Parz.
21.8	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	21541	42073	(3+4)-VII-3	(3+4)-VII-2	Parz.	Parz.
CAMP	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	21541	42073	(3+4)-V-4	(3+4)-VII-1	Parz.	Parz.
196.0	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	21541	42073	(3+4)-VII-4	(3+4)-VII-1	Parz.	Parz.
FLN	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	21541	42073	(3+4)-VII-4	(3+4)-VII-1	Parz.	Parz.

Verifica a taglio: $\cot(\theta) = 1.354$ 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	1380	--	138357	138357	138357	0	42073	217.7	25.45	>100
Des							21541			

Trave di fondazione: 9001 [5,7], Pilastrate [--,--] Sez. R: By=40.0 cm Bz=120.0 cm L=217.7 cm
Ln=217.7 cm Terreno=Terreno1 Criterio : CLS_Travi/Setti-Fondazione - 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	1441	920	--	--	5.09	10.18	21541	42073	(3+4)-VII-3	(3+4)-VII-2	15
21.8	1363	765	78	155	5.09	10.18	21541	42073	(3+4)-VII-3	(3+4)-VII-2	15
CAMP	1043	566	398	354	5.09	10.18	21541	42073	(3+4)-VII-3	(3+4)-VII-2	15
196.0	878	742	506	166	5.09	10.18	21541	42073	(3+4)-VII-4	(3+4)-III-1	16
FLN	637	908	527	--	5.09	10.18	21541	42073	(3+4)-VII-4	(3+4)-III-1	18

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.
21.8	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	21541	42073	(3+4)-VII-3	(3+4)-VII-2	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.
196.0	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	21541	42073	(3+4)-VII-4	(3+4)-III-1	Parz.	Parz.
FLN	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	21541	42073	(3+4)-VII-4	(3+4)-III-1	Parz.	Parz.

Verifica a taglio: $\cot(\theta) = 1.354$ 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	1928	--	138357	138357	138357	0	42073	217.7	25.45	72
Des							21541			

Trave di fondazione: 9001 [7,9], Pilastrate [--,--] Sez. R: By=40.0 cm Bz=120.0 cm L=217.7 cm
Ln=217.7 cm Terreno=Terreno1 Criterio : CLS_Travi/Setti-Fondazione - 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	803	811	--	--	5.09	10.18	21541	42073	(3+4)-III-4	(3+4)-III-1	27
21.8	884	772	--	39	5.09	10.18	21541	42073	(3+4)-III-4	(3+4)-III-1	24
CAMP	838	806	--	94	5.09	10.18	21541	42073	(3+4)-III-4	(3+4)-III-1	26
196.0	631	813	205	87	5.09	10.18	21541	42073	(3+4)-III-4	(3+4)-III-1	26
FLN	441	900	383	--	5.09	10.18	21541	42073	(3+4)-III-4	(3+4)-III-1	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	60.0	114.0	0.526	21541	42073	(3+4)-III-4	(3+4)-III-1	Parz.	Parz.
21.8	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	21541	42073	(3+4)-III-4	(3+4)-III-1	Parz.	Parz.
CAMP	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	21541	42073	(3+4)-III-4	(3+4)-III-1	Parz.	Parz.
196.0	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	21541	42073	(3+4)-III-4	(3+4)-III-1	Parz.	Parz.
FLN	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	21541	42073	(3+4)-III-4	(3+4)-III-1	Parz.	Parz.

Verifica a taglio: $\cot(\theta) = 1.354$ 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	1479	--	138357	138357	138357	0	42073	217.7	25.45	94
Des							21541			

Trave di fondazione: 9001 [9,11], Pilastrate [--,--] Sez. R: By=40.0 cm Bz=120.0 cm L=217.7 cm
Ln=217.7 cm Terreno=Terreno1 Criterio : CLS_Travi/Setti-Fondazione - 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	568	897	--	--	7.63	20.36	32186	81960	(3+4)-III-4	(3+4)-III-1	57
21.8	661	769	--	128	7.63	20.36	32186	81960	(3+4)-III-4	(3+4)-III-1	49
CAMP	494	666	161	232	7.63	20.36	32186	81960	(3+4)-III-4	(3+4)-III-1	49
195.9	168	707	356	52	7.63	20.36	32186	81960	(3+4)-VII-4	(3+4)-I-1	61
FLN	-30	759	551	--	7.63	20.36	32186	81960	(3+4)-VII-4	(3+4)-I-1	62

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	32186	81960	(3+4)-III-4	(3+4)-III-1	Parz.	Parz.
21.8	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	32186	81960	(3+4)-III-4	(3+4)-III-1	Parz.	Parz.
CAMP	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	32186	81960	(3+4)-III-4	(3+4)-III-1	Parz.	Parz.
195.9	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	32186	81960	(3+4)-VII-4	(3+4)-I-1	Parz.	Parz.
FLN	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	32186	81960	(3+4)-VII-4	(3+4)-I-1	Parz.	Parz.

Verifica a taglio: $\cot(\theta) = 1.354$ 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	1401	--	138357	138357	138357	0	81960	217.7	25.45	99
Des							32186			

Trave di fondazione: 9001 [11,101], Pilastrate [--,--] Sez. R: By=40.0 cm Bz=120.0 cm L=749.4 cm
Ln=749.4 cm Terreno=Terreno1 Criterio : CLS_Travi/Setti-Fondazione - 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	289	840	--	--	2.54	10.18	10897	41924	(3+4)-III-4	(3+4)-III-1	38
74.9	417	470	--	370	2.54	10.18	10897	41924	(3+4)-I-4	(3+4)-III-1	26
CAMP	287	256	129	478	2.54	10.18	10897	41924	(3+4)-I-4	(3+4)-III-1	26
674.4	-307	333	544	--	2.54	10.18	10897	41924	(3+4)-V-1	(3+4)-V-2	46
FLN	237	-42	--	281	2.54	10.18	10897	41924	(3+4)-V-1	(3+4)-II-4	46

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	10897	41924	(3+4)-III-4	(3+4)-III-1	Parz.	Parz.
74.9	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	10897	41924	(3+4)-I-4	(3+4)-III-1	Parz.	Parz.
CAMP	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	10897	41924	(3+4)-I-4	(3+4)-III-1	Parz.	Parz.
674.4	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	10897	41924	(3+4)-V-1	(3+4)-V-2	Parz.	Parz.

X	x-	d-	x-/d-	x+	d+	x+/d+	Mr-	Mr+	C-	C+	Stato-	Stato+
FLN	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	10897	41924	(3+4)-V-1	(3+4)-II-4	Parz.	Parz.

Verifica a taglio: $\cot(\theta)$ Sin=1.354, $\cot(\theta)$ Cen=1.333, $\cot(\theta)$ Des=1.354 Comb: Sin=2 Cen=2 Des=(3+4)-V-2

Sez	Td	VRdns	VRcd	VRsd	VRd	Tpl	Mr	Dx	Staffe	CS
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg*m	cm	cmq/m	
Sin	1482	--	138357	138357	138357	0	41924	120.0	25.45	93
Cen	1092	--	138997	138997	138997	--	--	--	25.98	>100
Des	1566	--	138357	138357	138357	0	10897	120.0	25.45	88

Trave di fondazione: 9002 [13,14], Pilastrate [--,--] Sez. R: By=40.0 cm Bz=120.0 cm L=244.5 cm
Ln=244.5 cm Terreno=Terreno1 Criterio : CLS_Travi/Setti-Fondazione - 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	2095	19	--	--	5.09	10.18	21541	42073	(3+4)-I-4	(3+4)-I-1	10
24.4	1902	-752	193	771	5.09	10.18	21541	42073	(3+4)-I-4	(3+4)-I-1	10
CAMP	3077	-845	--	2459	5.09	10.18	21541	42073	2	(3+4)-I-3	7.0
220.0	-287	1043	1967	571	5.09	10.18	21541	42073	(3+4)-VI-4	(3+4)-I-3	13
FLN	-1267	1614	2112	--	5.09	10.18	21541	42073	(3+4)-VII-3	(3+4)-I-3	25

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)-I-4	(3+4)-I-1	Parz.	Parz.
24.4	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	21541	42073	(3+4)-I-4	(3+4)-I-1	Parz.	Parz.
CAMP	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	21541	42073	2	(3+4)-I-3	Parz.	Parz.
220.0	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	21541	42073	(3+4)-VI-4	(3+4)-I-3	Parz.	Parz.
FLN	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	21541	42073	(3+4)-VII-3	(3+4)-I-3	Parz.	Parz.

Verifica a taglio: $\cot(\theta)$ =2.348 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	5425	--	104365	104365	104365	0	42073	244.5	11.07	19
Des							21541			

Trave di fondazione: 9003 [101,16], Pilastrate [--,--] Sez. R: By=40.0 cm Bz=120.0 cm L=225.0 cm
Ln=225.0 cm Terreno=Terreno1 Criterio : CLS_Travi/Setti-Fondazione - 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	1961	3	--	--	10.18	10.18	42315	42315	(3+4)-V-3	(3+4)-V-2	22
22.5	1653	-1442	309	1612	10.18	10.18	42315	42315	(3+4)-V-3	(3+4)-V-4	22
CAMP	573	642	1389	806	10.18	10.18	42315	42315	(3+4)-V-3	(3+4)-V-4	22
202.5	-170	1039	1644	409	10.18	10.18	42315	42315	(3+4)-II-1	(3+4)-V-4	29
FLN	-1304	1448	2939	--	10.18	10.18	42315	42315	2	(3+4)-V-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	60.0	114.0	0.526	42315	42315	(3+4)-V-3	(3+4)-V-2	Parz.	Parz.
22.5	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	42315	42315	(3+4)-V-3	(3+4)-V-4	Parz.	Parz.
CAMP	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	42315	42315	(3+4)-V-3	(3+4)-V-4	Parz.	Parz.
202.5	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	42315	42315	(3+4)-II-1	(3+4)-V-4	Parz.	Parz.
FLN	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	42315	42315	2	(3+4)-V-4	Parz.	Parz.

Verifica a taglio: $\cot(\theta)$ =1.000 Comb: (3+4)-I-1

Sez	Td	VRdns	VRcd	VRsd	VRd	Tpl	Mr	Dx	Staffe	CS
-----	----	-------	------	------	-----	-----	----	----	--------	----

Sez	Td	VRdns	VRcd	VRsd	VRd	Tpl	Mr	Dx	Staffe	CS
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg*m	cm	cmq/m	
Sin	3748	--	144769	210526	144769	0	42315	225.0	52.44	39
Des							42315			

Trave di fondazione: 9004 [5,6], Pilastrate [--,--] Sez. R: By=40.0 cm Bz=120.0 cm L=229.7 cm
Ln=229.7 cm Terreno=Terreno1 Criterio : CLS_Travi/Setti-Fondazione - 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	2580	--	--	--	10.18	10.18	42315	42315	2	1	16
23.0	3057	--	--	--	10.18	10.18	42315	42315	2	1	14
CAMP	3410	-2980	--	4381	10.18	10.18	42315	42315	2	2	12
206.7	-156	156	3517	1245	10.18	10.18	42315	42315	2	2	13
FLN	-1402	1402	4563	--	10.18	10.18	42315	42315	2	2	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	--	--	--	42315	42315	2	1	Parz.	--
23.0	60.0	114.0	0.526	--	--	--	42315	42315	2	1	Parz.	--
CAMP	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	42315	42315	2	2	Parz.	Parz.
206.7	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	42315	42315	2	2	Parz.	Parz.
FLN	60.0	114.0	0.526	60.0	114.0	0.526	42315	42315	2	2	Parz.	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	5816	--	144769	204483	144769	0	42315	229.7	50.93	25
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⁾
εC	Deformazione nel cls ⁽²⁾
εf	Deformazione nell'acciaio ⁽²⁾
Massimi	Armature massime riscontrate nel muro
Massimo	massima sigma ideale riscontrata nel muro
σid+,σid- [kg/cmq]	$(\sigma_x^2 + \sigma_y^2 - \sigma_x \cdot \sigma_y + 3 \cdot \tau_{xy}^2)^{1/2}$ Tensioni ideali ai lembi della lastra (Acciaio)

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

Note Verifica muri:

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

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

Muro [Platea]: 1 - Nodi: [1-3-4-2]Pann=8Spess.=40 cm, Terreno=Terreno1, ,Criterio=CLS_Platee, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	8081	504	-1702	731	63	56	25.45	20.36	2	18
2	6325	1237	-1014	809	96	-63	25.45	20.36	2	16
3	6275	1137	-554	778	99	-110	25.45	20.36	2	16
4	7690	284	-452	631	93	-204	25.45	20.36	2	17
5	2202	1564	-1173	73	44	-23	25.45	20.36	(3+4)-VII-3	>100
6	1820	-856	-960	-163	-76	-37	25.45	20.36	(3+4)-I-2	73
7	1806	-1600	171	-189	-141	6	25.45	20.36	(3+4)-VII-2	75
8	3589	1068	-161	173	102	-42	25.45	20.36	(3+4)-V-3	67
Massimi/minimi										
1							25.45			
1								20.36		
3										16

Muro [Platea]: 2 - Nodi: [2-4-6-8-10-12-11-9-7-5]Pann=84Spess.=40 cm, Terreno=Terreno1, ,Criterio=CLS_Platee, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	2092	-115	-1066	-1284	-324	318	25.45	20.36	2	9.2
2	5354	935	-255	-1528	-210	340	25.45	20.36	2	7.6
3	4764	2101	-2464	-1707	-302	418	25.45	20.36	2	6.7
4	4136	254	-1455	-1993	-512	487	25.45	20.36	2	5.8
5	4767	43	-2081	-2073	-594	541	25.45	20.36	2	5.5
6	5206	-174	-2661	-2213	-751	633	25.45	20.36	2	5.0
7	4886	-71	-3491	-2137	-934	765	25.45	20.36	2	4.9
8	4430	286	-3716	-2010	-914	782	25.45	20.36	2	5.1
9	3993	431	-3802	-2003	-942	804	25.45	20.36	2	5.1
10	3203	499	-3902	-2061	-1038	836	25.45	20.36	2	5.0
11	1881	648	-3568	-1820	-1044	821	25.45	20.36	2	5.6
12	1105	-137	-2700	-1434	-712	614	25.45	20.36	2	7.2
13	3540	-1034	-2214	-754	48	131	25.45	20.36	2	16
14	3136	-117	-1267	-89	59	-105	25.45	20.36	2	74
15	6552	1529	-4142	337	410	-425	25.45	20.36	2	14
16	4413	1519	-2518	810	231	-436	25.45	20.36	2	11
17	4044	1107	-2307	589	97	-244	25.45	20.36	2	17
18	1735	-132	-1431	422	156	-279	25.45	20.36	(3+4)-III-1	21
19	1323	114	-1559	410	160	-281	25.45	20.36	(3+4)-III-1	21
20	1222	119	-1561	446	160	-277	25.45	20.36	(3+4)-III-1	20
21	1324	84	-1578	451	136	-258	25.45	20.36	(3+4)-III-1	21
22	1538	60	-1641	417	92	-227	25.45	20.36	(3+4)-III-1	23
23	1584	51	-1675	360	64	-213	25.45	20.36	(3+4)-I-2	26
24	3750	2468	-1099	-413	10	128	25.45	20.36	(3+4)-III-4	27
25	3357	2677	-1112	-489	47	114	25.45	20.36	(3+4)-III-4	24
26	1672	2853	-1001	-629	125	70	25.45	20.36	(3+4)-I-4	21
27	2173	2220	556	-550	108	113	25.45	20.36	(3+4)-V-4	22
28	3499	2274	-94	-246	146	-87	25.45	20.36	(3+4)-VII-3	43
29	5468	1026	-570	625	169	-298	25.45	20.36	2	15
30	7582	749	-1831	628	-21	-17	25.45	20.36	2	21
31	3711	1942	-371	277	7	39	25.45	20.36	(3+4)-I-4	46
32	3393	621	-2255	-213	-175	330	25.45	20.36	2	24
33	984	-403	-2143	-477	-302	112	25.45	20.36	(3+4)-III-1	25
34	3744	1130	-3047	1289	476	-704	25.45	20.36	2	7.2
35	3845	1310	-2840	1142	428	-592	25.45	20.36	2	8.3

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
36	3691	920	-3323	733	227	-489	25.45	20.36	2	12
37	3034	1043	-2464	571	477	-539	25.45	20.36	2	12
38	2712	706	-2519	-195	52	-148	25.45	20.36	2	43
39	3217	835	-2494	342	342	-441	25.45	20.36	2	15
40	3401	1208	-2415	958	583	-662	25.45	20.36	2	8.9
41	3968	1215	-2254	903	537	-671	25.45	20.36	2	9.1
42	3831	1246	-2258	1044	549	-616	25.45	20.36	2	8.7
43	3689	1232	-2450	1080	494	-608	25.45	20.36	2	8.5
44	3700	1278	-2682	1108	466	-607	25.45	20.36	2	8.4
45	3332	1248	-2597	1100	583	-700	25.45	20.36	2	8.0
46	3473	1218	-2868	1201	531	-715	25.45	20.36	2	7.5
47	317	-367	-1851	-428	-250	40	25.45	20.36	(3+4)-III-1	32
48	2961	1167	-2802	599	381	-528	25.45	20.36	2	13
49	639	-334	-2094	-475	-324	82	25.45	20.36	(3+4)-III-1	27
50	3218	1090	-3186	666	283	-517	25.45	20.36	2	12
51	3686	1144	-69	1093	276	-215	25.45	20.36	2	11
52	4461	1105	-594	1277	187	-235	25.45	20.36	2	9.5
53	3813	1177	-481	1332	303	-242	25.45	20.36	2	9.2
54	3872	1140	-577	1110	219	-144	25.45	20.36	2	11
55	3968	986	-760	904	68	-104	25.45	20.36	2	14
56	3108	2704	-648	372	184	-22	25.45	20.36	(3+4)-VII-3	37
57	3816	1278	-2262	1071	140	-249	25.45	20.36	2	11
58	1125	-53	-1388	-266	-187	54	25.45	20.36	(3+4)-V-1	46
59	3195	2184	-16	220	186	52	25.45	20.36	(3+4)-I-4	49
60	3877	1112	-957	1095	244	-166	25.45	20.36	2	11
61	3555	2274	-223	183	136	79	25.45	20.36	(3+4)-I-4	55
62	3854	1212	-1731	1094	204	-198	25.45	20.36	2	11
63	3252	1657	-2848	1022	276	-338	25.45	20.36	2	11
64	3537	1486	-2473	1490	296	-381	25.45	20.36	2	7.7
65	3243	1560	-842	1401	342	-273	25.45	20.36	2	8.7
66	3122	1664	-1715	1449	324	-317	25.45	20.36	2	8.2
67	2129	2181	-1900	945	309	-266	25.45	20.36	2	12
68	2575	1755	-477	964	316	-226	25.45	20.36	2	12
69	1245	-552	-1628	-373	-232	51	25.45	20.36	(3+4)-I-1	35
70	3965	1463	-2830	1132	286	-396	25.45	20.36	2	9.4
71	3960	1227	-2757	1507	285	-462	25.45	20.36	2	7.3
72	4148	980	-2559	1023	96	-315	25.45	20.36	2	11
73	4104	769	-3283	798	189	-477	25.45	20.36	2	11
74	1232	-493	-2103	-487	-279	93	25.45	20.36	(3+4)-III-1	25
75	1386	-642	-1856	-434	-300	52	25.45	20.36	(3+4)-I-1	30
76	4389	706	-2853	961	85	-391	25.45	20.36	2	11
77	4365	677	-3121	879	127	-456	25.45	20.36	2	11
78	1381	-609	-2034	-481	-310	60	25.45	20.36	(3+4)-III-1	27
79	4036	1043	-3085	1363	422	-677	25.45	20.36	2	7.0
80	4047	1298	-2909	1174	386	-563	25.45	20.36	2	8.3
81	4229	1001	-3013	1433	361	-628	25.45	20.36	2	7.0
82	4226	1058	-2885	1488	309	-551	25.45	20.36	2	7.0
83	4181	1292	-2911	1197	347	-520	25.45	20.36	2	8.4
84	4203	1339	-2868	1188	314	-463	25.45	20.36	2	8.7
Massimi/minimi										
1							25.45			
1								20.36		
7										4.9

Muro [Platea]: 3 - Nodi: [1-13-14-3]Pann=20Spess.=40 cm, Terreno=Terreno1, ,Criterio=CLS_Platee,
Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
1	449	8070	-1268	76	783	94	25.45	20.36	2	12
2	807	1834	-1465	36	-145	-25	25.45	20.36	(3+4)-III-4	70
3	931	6160	-634	125	1017	-1	25.45	20.36	2	11
4	257	2711	-639	-18	-404	-15	25.45	20.36	(3+4)-I-3	28
5	438	6152	-333	122	1130	-8	25.45	20.36	2	9.8
6	143	2626	-41	-76	-542	5	25.45	20.36	(3+4)-I-4	21
7	70	6398	-183	104	1194	-5	25.45	20.36	2	9.3
8	-17	2540	93	-95	-632	7	25.45	20.36	(3+4)-I-4	18
9	-146	6519	-45	92	1222	6	25.45	20.36	2	9.1
10	-257	2319	260	-114	-702	3	25.45	20.36	(3+4)-I-4	17
11	-165	6394	117	93	1214	20	25.45	20.36	2	9.0
12	-364	1914	283	-117	-763	-11	25.45	20.36	(3+4)-I-3	15
13	-26	6038	326	107	1167	36	25.45	20.36	2	9.3
14	-468	1309	455	-139	-808	5	25.45	20.36	(3+4)-I-3	15
15	165	5555	684	122	1069	54	25.45	20.36	2	10
16	-544	483	799	-154	-814	13	25.45	20.36	(3+4)-I-3	15
17	281	5152	1483	120	875	87	25.45	20.36	2	12
18	-451	-687	1510	-163	-720	36	25.45	20.36	(3+4)-I-3	16
19	741	4181	2646	-18	482	166	25.45	20.36	2	18
20	-140	-762	3856	-39	-325	59	25.45	20.36	(3+4)-I-3	32
Massimi/minimi										
1							25.45			
1								20.36		
11										9.0

Muro [Platea]: 4 - Nodi: [11-12-16-101]Pann=20Spess.=40 cm, Terreno=Terreno1, ,Criterio=CLS_Platee, 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	7675	-98	-1649	805	36	83	25.45	20.36	2	16
2	4572	786	-889	990	123	-24	25.45	20.36	2	14
3	3806	652	-582	1036	145	-38	25.45	20.36	2	13
4	3507	562	-494	1046	146	-42	25.45	20.36	2	13
5	3291	460	-446	1036	139	-40	25.45	20.36	2	13
6	3083	354	-369	1010	129	-34	25.45	20.36	2	14
7	2873	255	-211	964	117	-25	25.45	20.36	2	15
8	730	-102	666	909	89	37	25.45	20.36	(3+4)-V-3	16
9	1029	-53	1717	759	51	41	25.45	20.36	(3+4)-V-3	19
10	2455	280	2104	381	6	81	25.45	20.36	2	32
11	1170	766	-2112	-223	30	-88	25.45	20.36	(3+4)-V-4	48
12	1908	219	-1124	-505	-32	-56	25.45	20.36	(3+4)-V-4	26
13	1782	367	-634	-643	-62	-38	25.45	20.36	(3+4)-V-4	22
14	1519	329	-398	-731	-69	-27	25.45	20.36	(3+4)-V-4	19
15	1045	148	-106	-797	-93	-21	25.45	20.36	(3+4)-V-4	18
16	667	-72	50	-848	-109	3	25.45	20.36	(3+4)-V-4	17
17	212	-266	275	-882	-127	9	25.45	20.36	(3+4)-V-4	17
18	-381	-465	609	-879	-151	22	25.45	20.36	(3+4)-V-4	17
19	-1342	-532	1278	-783	-168	50	25.45	20.36	(3+4)-V-4	18
20	-1172	-322	3174	-364	-28	67	25.45	20.36	(3+4)-V-4	35
Massimi/minimi										
1							25.45			
1								20.36		
4										13

Muro : 6 - Nodi: [1-2-103-102], Pann.X=4, 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	-1046	-8317	2866	96	705	-36	12.32	20.11	2	13
2	581	-5484	6341	42	199	-101	12.32	20.11	(3+4)-III-4	32
3	1981	-4657	5517	24	-49	-115	12.32	20.11	(3+4)-I-4	42
4	1667	-4938	2282	1	-380	-16	12.32	20.11	2	24
5	2286	-4078	2041	-31	-600	26	12.32	20.11	2	15
6	1972	-3573	1901	-68	-814	33	12.32	20.11	2	11
7	-814	-7808	2400	87	655	-26	12.32	20.11	2	14
8	959	-5344	5975	-0	176	-103	12.32	20.11	(3+4)-I-3	34
9	1763	-3847	4179	-17	-125	-90	12.32	20.11	(3+4)-II-3	44
10	1905	-5617	1912	-24	-340	-15	12.32	20.11	2	27
11	2427	-4919	1731	-55	-561	15	12.32	20.11	2	16
12	2271	-3985	1552	-80	-799	22	12.32	20.11	2	11
13	-946	-7793	1853	80	607	-18	12.32	20.11	2	16
14	1048	-5794	5656	-3	155	-106	12.32	20.11	(3+4)-I-3	37
15	2579	-5035	5537	-12	-61	-119	12.32	20.11	(3+4)-I-3	44
16	2236	-5723	1686	-23	-302	-17	12.32	20.11	2	30
17	2791	-5010	1275	-52	-523	15	12.32	20.11	2	18
18	2489	-4036	941	-73	-782	30	12.32	20.11	2	12
19	-1171	-8730	1345	74	567	-8	12.32	20.11	2	17
20	1127	-6018	5108	38	-18	-92	12.32	20.11	(3+4)-I-3	46
21	2726	-5257	4930	58	-31	-102	12.32	20.11	(3+4)-III-4	36
22	2631	-5125	1200	28	-265	-13	12.32	20.11	2	34
23	3362	-4096	873	3	-480	10	12.32	20.11	2	19
24	2706	-3482	493	-37	-757	30	12.32	20.11	2	12
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
6										11

Muro : 7 - Nodi: [3-4-105-104], Pann.X=4, 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	-1697	-8071	3642	135	1092	-7	12.32	20.11	2	8.9
2	1178	-4547	2862	45	353	-114	12.32	20.11	(3+4)-I-3	20
3	2468	-3098	675	-19	-265	-46	12.32	20.11	1	30
4	-436	-2746	1435	-54	-278	57	12.32	20.11	(3+4)-I-2	28
5	2806	-1915	-716	-31	-221	-47	12.32	20.11	(3+4)-VI-2	34
6	-1262	-2163	2209	-2	227	34	12.32	20.11	(3+4)-I-1	35
7	-1457	-7097	2681	134	1075	-7	12.32	20.11	2	8.9
8	1437	-3913	2603	12	334	-125	12.32	20.11	(3+4)-I-3	20
9	2577	-3373	643	-49	-257	-50	12.32	20.11	1	30
10	-477	-2982	1266	-35	-291	55	12.32	20.11	(3+4)-I-2	27
11	3142	-2089	-914	-45	-219	-36	12.32	20.11	(3+4)-VI-2	36
12	-1284	-2066	2178	32	214	36	12.32	20.11	(3+4)-I-1	37
13	-1516	-7025	2266	133	1053	-11	12.32	20.11	2	9.1
14	1608	-3944	2537	17	315	-136	12.32	20.11	(3+4)-I-3	21
15	2843	-3378	694	-37	-240	-56	12.32	20.11	1	32
16	-382	-2978	1154	-41	-299	55	12.32	20.11	(3+4)-I-2	26
17	-1138	-2442	-510	-39	-244	17	12.32	20.11	(3+4)-V-2	35
18	2612	-2148	2351	34	194	54	12.32	20.11	(3+4)-II-1	37
19	-1994	-8706	1544	140	1072	-2	12.32	20.11	2	9.1
20	1757	-4767	679	87	294	-120	12.32	20.11	(3+4)-III-4	23
21	4529	-3795	1413	115	70	-137	12.32	20.11	(3+4)-I-3	22

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
22	7481	-3034	1052	155	46	-115	12.32	20.11	(3+4)-I-3	20
23	10669	-2486	475	176	118	-63	12.32	20.11	(3+4)-I-3	21
24	15727	-2158	1128	181	183	36	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	20
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
1										8.9

Muro : 8 - Nodi: [2-5-114-103], Pann.X=4, Pann.Y=6Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C20/25: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-959	-3632	-383	64	539	-7	12.32	20.11	(3+4)-VII-2	17
2	-651	-3070	-1694	1	137	20	12.32	20.11	(3+4)-III-2	59
3	2828	-5543	4097	51	-32	-60	12.32	20.11	(3+4)-III-4	52
4	2788	-5239	195	25	-256	9	12.32	20.11	2	36
5	3547	-4157	201	0	-476	1	12.32	20.11	2	20
6	2876	-3456	214	-37	-761	-18	12.32	20.11	2	12
7	-741	-2803	-263	68	549	-12	12.32	20.11	(3+4)-VII-2	16
8	46	-7580	-260	20	177	12	12.32	20.11	2	51
9	-259	-2758	-2340	-4	-126	53	12.32	20.11	(3+4)-III-1	52
10	2771	-6103	-356	-27	-273	16	12.32	20.11	2	33
11	3404	-5233	-327	-54	-503	-1	12.32	20.11	2	19
12	3073	-4051	-357	-71	-786	-11	12.32	20.11	2	12
13	-987	-8743	-704	80	622	-15	12.32	20.11	2	15
14	56	-7986	-520	40	202	24	12.32	20.11	2	43
15	-235	-2871	-2117	8	-123	58	12.32	20.11	(3+4)-III-1	51
16	2921	-6285	-776	-12	-287	14	12.32	20.11	2	32
17	3530	-5309	-1042	-47	-520	0	12.32	20.11	2	18
18	3180	-4030	-1212	-72	-794	7	12.32	20.11	2	12
19	-1312	-10962	-1090	127	771	-9	12.32	20.11	2	13
20	57	-9113	-1284	101	219	46	12.32	20.11	2	37
21	3285	-6300	1772	83	-43	-39	12.32	20.11	(3+4)-III-4	47
22	3209	-5710	-1606	67	-304	9	12.32	20.11	2	30
23	3913	-4318	-1758	20	-537	-22	12.32	20.11	2	17
24	3087	-3379	-1910	-38	-810	-19	12.32	20.11	2	11
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
24										11

Muro : 9 - Nodi: [5-7-116-114], Pann.X=4, Pann.Y=6Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C20/25: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-1490	-10772	-3540	126	782	112	12.32	20.11	2	11
2	-13	-9158	-3478	96	214	72	12.32	20.11	2	34
3	1767	-7478	-3296	81	-110	62	12.32	20.11	2	41
4	3109	-5798	-3136	68	-356	20	12.32	20.11	2	25
5	3712	-4266	-2777	26	-602	-56	12.32	20.11	2	14
6	3109	-3340	-2291	-33	-854	-107	12.32	20.11	2	9.7
7	-1106	-8686	-3769	83	680	115	12.32	20.11	2	12
8	42	-8356	-4085	31	196	98	12.32	20.11	2	33

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
9	1628	-7748	-4117	2	-158	77	12.32	20.11	2	41
10	2825	-6978	-4064	-26	-453	27	12.32	20.11	2	20
11	3065	-5854	-3772	-63	-748	-71	12.32	20.11	2	12
12	2449	-4162	-3128	-98	-1008	-167	12.32	20.11	2	8.0
13	-873	-8605	-3865	80	692	102	12.32	20.11	2	12
14	216	-8220	-3906	6	174	106	12.32	20.11	2	35
15	1783	-7999	-4043	-43	-206	84	12.32	20.11	2	34
16	3015	-7609	-4347	-80	-552	37	12.32	20.11	2	16
17	2923	-6929	-4727	-117	-923	-66	12.32	20.11	2	9.8
18	1198	-5433	-4275	-156	-1285	-205	12.32	20.11	2	6.4
19	-1117	-9655	-3790	85	729	84	12.32	20.11	2	12
20	188	-8842	-3830	8	164	98	12.32	20.11	2	37
21	2160	-8007	-4090	-39	-242	86	12.32	20.11	2	30
22	3592	-7206	-4464	-79	-639	45	12.32	20.11	2	14
23	3500	-6621	-4828	-136	-1114	-60	12.32	20.11	2	8.2
24	-439	-6673	-4598	-204	-1655	-215	12.32	20.11	2	5.1
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
24										5.1

Muro : 10 - Nodi: [7-9-118-116], Pann.X=4, Pann.Y=6Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C20/25: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-1352	-9377	-3985	84	770	62	12.32	20.11	2	12
2	327	-9248	-4490	-10	169	101	12.32	20.11	2	36
3	2451	-8898	-4760	-74	-276	97	12.32	20.11	2	26
4	3770	-8594	-4964	-133	-726	54	12.32	20.11	2	13
5	3157	-8612	-4740	-185	-1299	-55	12.32	20.11	2	7.2
6	-1401	-9488	-3678	-253	-2026	-222	12.32	20.11	2	4.4
7	-814	-8618	-3188	88	836	40	12.32	20.11	2	11
8	804	-9501	-3547	-36	186	64	12.32	20.11	2	40
9	2674	-10495	-3701	-146	-306	66	12.32	20.11	2	27
10	3697	-11730	-3701	-238	-805	47	12.32	20.11	2	12
11	2414	-12980	-3387	-290	-1453	0	12.32	20.11	2	7.0
12	-2666	-13604	-2780	-326	-2359	-69	12.32	20.11	2	4.2
13	-682	-8678	-2109	92	863	6	12.32	20.11	2	11
14	833	-9366	-1883	-32	197	8	12.32	20.11	2	48
15	2630	-10437	-1673	-145	-304	14	12.32	20.11	2	31
16	3643	-11708	-1599	-242	-810	30	12.32	20.11	2	12
17	2325	-12985	-1799	-300	-1461	64	12.32	20.11	2	6.7
18	-2822	-13592	-2210	-344	-2383	155	12.32	20.11	2	4.1
19	-1203	-9335	-1227	97	846	-16	12.32	20.11	2	11
20	293	-9064	-846	-0	202	-31	12.32	20.11	2	42
21	2343	-8715	-511	-72	-276	-22	12.32	20.11	2	33
22	3631	-8522	-237	-141	-747	14	12.32	20.11	2	13
23	2930	-8697	-373	-208	-1333	103	12.32	20.11	2	6.8
24	-1956	-9539	-1250	-290	-2084	303	12.32	20.11	2	4.1
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
18										4.1

Muro : 11 - Nodi: [9-11-120-118], Pann.X=4, 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	-1370	-8698	-1329	99	827	-35	12.32	20.11	2	11
2	-47	-8213	-1472	20	208	-25	12.32	20.11	2	42
3	331	-2852	1931	-35	-197	-50	12.32	20.11	(3+4)-VII-2	37
4	3304	-6804	-600	-72	-671	15	12.32	20.11	2	14
5	3095	-6410	-10	-133	-1152	96	12.32	20.11	2	7.7
6	-912	-7145	5	-214	-1676	295	12.32	20.11	2	4.9
7	-990	-7112	-1038	107	843	-37	12.32	20.11	2	11
8	1133	-5765	-5483	2	176	79	12.32	20.11	(3+4)-V-4	37
9	42	-2873	2142	-22	-188	-54	12.32	20.11	(3+4)-VII-2	38
10	2430	-7056	-475	-78	-609	23	12.32	20.11	2	15
11	2180	-6695	255	-123	-1001	99	12.32	20.11	2	8.8
12	232	-5247	95	-183	-1271	266	12.32	20.11	2	6.2
13	-846	-6825	-890	110	845	-31	12.32	20.11	2	11
14	1053	-5209	-5498	7	202	72	12.32	20.11	(3+4)-V-4	35
15	-138	-2653	2535	-14	-176	-54	12.32	20.11	(3+4)-VII-2	40
16	1873	-6199	-303	-60	-537	26	12.32	20.11	2	17
17	1880	-5601	-237	-109	-874	100	12.32	20.11	2	9.8
18	1227	-4614	-297	-158	-1210	90	12.32	20.11	2	7.3
19	-1115	-7245	-797	111	839	-23	12.32	20.11	2	11
20	866	-5097	-5690	46	228	70	12.32	20.11	(3+4)-V-4	32
21	-193	-2331	2666	-11	-165	-54	12.32	20.11	(3+4)-VII-2	42
22	1808	-4892	-494	-26	-468	22	12.32	20.11	2	19
23	2117	-4074	-602	-75	-771	75	12.32	20.11	2	11
24	1347	-3690	-969	-138	-1139	221	12.32	20.11	2	6.9
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
6										4.9

Muro : 12 - Nodi: [4-6-115-105], Pann.X=4, 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	-2130	-8792	898	150	1088	12	12.32	20.11	2	8.9
2	1900	-4852	516	89	275	-72	12.32	20.11	(3+4)-III-4	27
3	4995	-3769	-53	110	63	-81	12.32	20.11	(3+4)-I-4	29
4	7985	-3223	926	160	78	-67	12.32	20.11	(3+4)-I-3	23
5	11507	-2674	429	190	152	-48	12.32	20.11	(3+4)-I-3	21
6	15874	-2253	-523	186	205	-60	12.32	20.11	(3+4)-I-3	18
7	-1676	-7337	-47	126	989	42	12.32	20.11	2	9.4
8	-1113	-6522	30	43	332	-8	12.32	20.11	2	28
9	3430	-3514	442	-42	-221	-24	12.32	20.11	1	38
10	-672	-3119	481	-46	-313	51	12.32	20.11	(3+4)-I-2	26
11	-1430	-2493	-672	-40	-253	18	12.32	20.11	(3+4)-V-2	34
12	6187	-1795	-267	33	270	-17	12.32	20.11	1	32
13	-1838	-7100	-196	94	880	17	12.32	20.11	2	11
14	-1295	-6970	26	15	320	-5	12.32	20.11	2	30
15	3566	-3601	426	-48	-219	-28	12.32	20.11	1	38
16	-1060	-3378	1343	-46	-298	51	12.32	20.11	(3+4)-III-1	27
17	-1515	-2534	439	-45	-234	44	12.32	20.11	(3+4)-I-2	33
18	6467	-1777	-199	32	269	-7	12.32	20.11	1	33
19	-1638	-6819	-237	114	910	-45	12.32	20.11	(3+4)-VII-2	10
20	-1425	-5156	1264	18	246	51	12.32	20.11	(3+4)-I-1	32
21	5529	-4415	-1227	88	76	-81	12.32	20.11	(3+4)-I-4	33

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
22	8674	-3410	-1288	138	121	-70	12.32	20.11	(3+4)-I-4	25
23	12427	-2777	-81	184	231	-31	12.32	20.11	(3+4)-I-3	22
24	17985	-2217	1456	200	225	76	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	15
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
1										8.9

Muro : 13 - Nodi: [6-8-117-115], Pann.X=4, Pann.Y=6Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C20/25: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-1680	-6971	-1505	117	881	73	12.32	20.11	(3+4)-III-1	10
2	-947	-9577	-3645	43	287	-15	12.32	20.11	2	33
3	5536	-4626	581	97	77	34	12.32	20.11	(3+4)-V-3	42
4	8577	-3606	872	149	148	42	12.32	20.11	(3+4)-V-3	27
5	12383	-2747	-7	186	274	54	12.32	20.11	(3+4)-V-4	20
6	18026	-2222	228	196	263	83	12.32	20.11	(3+4)-V-4	15
7	-1554	-3898	-630	94	773	42	12.32	20.11	(3+4)-III-1	11
8	-1568	-7955	-4252	32	275	-17	12.32	20.11	2	33
9	3757	-3618	-202	-50	-226	7	12.32	20.11	1	40
10	-2013	-3670	45	-42	-283	28	12.32	20.11	(3+4)-III-1	30
11	12074	-2418	-336	5	268	52	12.32	20.11	(3+4)-V-4	29
12	6065	-3274	-56	46	400	214	12.32	20.11	2	15
13	-1483	-3891	-351	96	765	41	12.32	20.11	(3+4)-III-1	12
14	-1678	-7778	-3717	38	253	-15	12.32	20.11	2	36
15	3706	-3478	-245	-51	-229	0	12.32	20.11	1	41
16	-2396	-4121	-242	-32	-269	27	12.32	20.11	(3+4)-III-1	32
17	1225	-5887	-2485	31	309	83	12.32	20.11	2	24
18	4514	-4344	-470	97	690	287	12.32	20.11	2	9.6
19	-1777	-4785	59	90	764	40	12.32	20.11	(3+4)-III-1	12
20	-1850	-4612	234	5	202	32	12.32	20.11	(3+4)-I-1	40
21	4959	-5139	-300	120	83	36	12.32	20.11	(3+4)-V-3	36
22	7699	-4999	-2715	182	208	-28	12.32	20.11	(3+4)-III-4	25
23	10589	-4964	-906	219	411	64	12.32	20.11	(3+4)-V-4	18
24	2063	-8735	-1109	185	1115	327	12.32	20.11	2	6.8
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
24										6.8

Muro : 14 - Nodi: [8-10-119-117], Pann.X=4, Pann.Y=6Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C20/25: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-1660	-4924	292	94	766	22	12.32	20.11	(3+4)-III-1	12
2	2483	-5506	-73	85	53	96	12.32	20.11	(3+4)-V-3	32
3	4912	-5512	84	141	74	94	12.32	20.11	(3+4)-V-3	24
4	7423	-5702	312	204	190	76	12.32	20.11	(3+4)-V-3	19
5	-495	-12424	-1956	180	643	56	12.32	20.11	2	15
6	-794	-13174	-723	232	1587	267	12.32	20.11	2	5.5
7	-1196	-4191	900	110	783	33	12.32	20.11	(3+4)-III-1	11
8	2210	-5276	296	38	56	127	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	36

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
9	4710	-5484	589	54	43	119	12.32	20.11	(3+4)-V-3	32
10	-412	-11796	-899	176	132	21	12.32	20.11	2	31
11	-974	-12821	-591	226	725	15	12.32	20.11	2	14
12	-2248	-13820	195	274	1854	84	12.32	20.11	2	5.3
13	-1198	-4221	1503	114	817	53	12.32	20.11	(3+4)-III-1	11
14	-1332	-9294	514	92	214	104	12.32	20.11	2	31
15	-685	-10600	532	107	-45	85	12.32	20.11	2	32
16	-566	-11769	569	162	90	42	12.32	20.11	2	30
17	-1356	-12865	840	218	685	-35	12.32	20.11	2	14
18	-3080	-13999	1360	276	1853	-114	12.32	20.11	2	5.2
19	-1846	-9122	1532	111	872	105	12.32	20.11	2	10
20	1842	-5554	411	68	167	167	12.32	20.11	(3+4)-V-4	25
21	4252	-5454	508	95	-9	152	12.32	20.11	(3+4)-V-4	23
22	6373	-5599	767	141	51	98	12.32	20.11	(3+4)-V-4	23
23	-1649	-12334	2362	121	529	-59	12.32	20.11	2	17
24	-3257	-13294	2387	197	1568	-288	12.32	20.11	2	5.5
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
18										5.2

Muro : 15 - Nodi: [10-12-121-119], Pann.X=4, Pann.Y=6Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C20/25: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-2149	-8310	2102	94	955	80	12.32	20.11	2	9.5
2	1512	-5065	380	11	198	202	12.32	20.11	(3+4)-V-4	24
3	-1664	-4294	2278	-134	-297	55	12.32	20.11	(3+4)-III-1	27
4	-1899	-3956	1263	-147	-386	-36	12.32	20.11	(3+4)-V-1	22
5	-2287	-9102	3746	-20	302	-70	12.32	20.11	2	26
6	-1824	-8494	2973	107	1054	-323	12.32	20.11	2	7.1
7	-1879	-6892	3075	105	1059	34	12.32	20.11	2	8.8
8	1210	-4383	683	-56	228	186	12.32	20.11	(3+4)-V-4	23
9	3174	-4102	1893	-114	-119	187	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	19
10	-2150	-4114	1307	-147	-430	-32	12.32	20.11	(3+4)-V-1	20
11	-4525	-3383	2645	-107	-240	-28	12.32	20.11	(3+4)-III-1	35
12	-714	-4091	2371	52	617	-227	12.32	20.11	2	11
13	-1667	-7728	3427	147	1252	-11	12.32	20.11	2	7.7
14	1102	-4238	213	-40	268	149	12.32	20.11	(3+4)-V-4	23
15	2921	-3616	1003	-125	-142	161	12.32	20.11	(3+4)-V-4	20
16	-463	-3829	2859	-156	-421	67	12.32	20.11	(3+4)-IV-1	19
17	668	-3053	2903	-113	-272	26	12.32	20.11	(3+4)-II-1	31
18	-176	-3486	2179	7	533	-42	12.32	20.11	2	16
19	-1831	-8733	2458	180	1392	7	12.32	20.11	2	7.0
20	906	-4607	-13	21	318	107	12.32	20.11	(3+4)-V-4	22
21	-1189	-3477	977	-94	-329	-46	12.32	20.11	(3+4)-V-1	25
22	-296	-3231	2524	-131	-428	67	12.32	20.11	(3+4)-IV-1	19
23	813	-2665	2576	-65	-316	60	12.32	20.11	(3+4)-II-1	25
24	-458	-3342	1485	-2	393	-154	12.32	20.11	2	17
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
19										7.0

Muro : 16 - Nodi: [13-1-102-122], Pann.X=10, Pann.Y=6Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Solettone,

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	274	342	760	186	1783	91	12.32	20.11	(3+4)-I-4	4.4
2	95	-60	756	56	854	-55	12.32	20.11	(3+4)-I-4	9.1
3	60	-1026	732	19	178	-99	12.32	20.11	(3+4)-III-4	30
4	34	-1523	8	2	-420	-97	12.32	20.11	(3+4)-II-4	16
5	-43	-1463	536	-23	-846	-83	12.32	20.11	(3+4)-I-4	9.0
6	-489	-3234	811	-94	-1218	-52	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.8
7	170	-1804	1360	189	1532	51	12.32	20.11	(3+4)-I-4	5.3
8	210	-1574	1592	92	749	-29	12.32	20.11	(3+4)-I-4	11
9	-875	-4859	-2244	-19	-260	42	12.32	20.11	(3+4)-III-1	29
10	-786	-5753	-1079	-18	-544	-28	12.32	20.11	2	15
11	-598	-4889	-581	-71	-895	-89	12.32	20.11	2	8.9
12	-576	-2716	1643	-169	-1192	-124	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.5
13	-82	-2446	2128	168	1396	29	12.32	20.11	(3+4)-I-4	6.0
14	71	-2552	2195	57	658	-20	12.32	20.11	(3+4)-I-4	13
15	-1156	-4541	-2749	-31	-279	56	12.32	20.11	(3+4)-III-1	26
16	-1325	-6536	-1616	-65	-659	-12	12.32	20.11	2	13
17	-1256	-5736	-1342	-116	-1075	-110	12.32	20.11	2	7.5
18	-648	-4585	-787	-176	-1404	-260	12.32	20.11	2	5.2
19	-186	-2993	3070	157	1318	12	12.32	20.11	(3+4)-I-4	6.4
20	95	-3288	3055	41	583	-27	12.32	20.11	(3+4)-I-4	14
21	-1124	-4868	-2897	-49	-294	61	12.32	20.11	(3+4)-III-1	25
22	-1262	-8532	-1565	-141	-795	-1	12.32	20.11	2	11
23	-1676	-8386	-1666	-198	-1330	-103	12.32	20.11	2	6.4
24	-2092	-7904	-1060	-257	-1877	-306	12.32	20.11	2	4.2
25	-207	-3552	4156	147	1248	-9	12.32	20.11	(3+4)-I-4	6.8
26	211	-3924	4115	37	520	-49	12.32	20.11	(3+4)-I-4	15
27	-1033	-5329	-2645	-66	-300	51	12.32	20.11	(3+4)-III-1	25
28	-838	-10712	-275	-214	-900	-9	12.32	20.11	2	10
29	-1639	-11556	-470	-280	-1552	-66	12.32	20.11	2	5.8
30	-3691	-12672	-176	-337	-2358	-201	12.32	20.11	2	3.7
31	-158	-4283	5771	119	1164	-25	12.32	20.11	(3+4)-I-3	7.3
32	461	-4594	5690	27	451	-77	12.32	20.11	(3+4)-III-4	17
33	-419	-10388	1866	-133	-333	-36	12.32	20.11	2	25
34	-611	-11243	1844	-236	-927	-31	12.32	20.11	2	9.8
35	-1522	-12222	1787	-305	-1607	-11	12.32	20.11	2	5.9
36	-3776	-13335	1462	-361	-2492	29	12.32	20.11	2	3.8
37	-216	-4311	6661	125	1057	-46	12.32	20.11	(3+4)-I-3	7.9
38	513	-4628	6606	24	392	-106	12.32	20.11	(3+4)-III-4	18
39	-513	-9482	3467	-103	-317	-84	12.32	20.11	2	23
40	-657	-9811	3552	-188	-859	-51	12.32	20.11	2	10
41	-1190	-10102	3468	-249	-1449	40	12.32	20.11	2	6.2
42	-2315	-10293	2718	-303	-2147	227	12.32	20.11	2	3.9
43	-339	-4341	7119	111	934	-62	12.32	20.11	(3+4)-I-3	8.7
44	556	-4942	7091	26	334	-126	12.32	20.11	(3+4)-III-4	19
45	-611	-8003	4218	-50	-275	-103	12.32	20.11	2	24
46	-565	-7663	4108	-106	-727	-53	12.32	20.11	2	12
47	-577	-7112	3762	-155	-1166	66	12.32	20.11	2	7.3
48	-326	-6215	2919	-208	-1577	275	12.32	20.11	2	4.8
49	-676	-4667	7091	100	810	-82	12.32	20.11	(3+4)-I-3	9.8
50	342	-4952	7322	33	282	-133	12.32	20.11	(3+4)-III-4	21
51	-376	-6818	4217	-4	-222	-96	12.32	20.11	2	28
52	48	-6120	3792	-38	-578	-43	12.32	20.11	2	14
53	412	-5244	3090	-79	-888	64	12.32	20.11	2	9.2
54	1045	-4112	2393	-127	-1113	203	12.32	20.11	2	6.6
55	-1282	-7879	3739	100	756	-52	12.32	20.11	2	11
56	557	-4851	7203	46	237	-125	12.32	20.11	(3+4)-I-3	24
57	1673	-4426	6260	26	-54	-139	12.32	20.11	(3+4)-I-4	30
58	1037	-5061	3152	3	-452	-30	12.32	20.11	2	18
59	1652	-4167	2470	-31	-692	45	12.32	20.11	2	12

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
60	1649	-3577	1879	-76	-876	106	12.32	20.11	2	8.8
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
30										3.7

Muro : 17 - Nodi: [14-3-104-123], Pann.X=10, Pann.Y=6Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Solettone, 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	-542	-4642	-1218	192	1880	82	12.32	20.11	(3+4)-I-3	4.4
2	-226	-3480	-792	46	860	-90	12.32	20.11	(3+4)-I-3	9.0
3	-99	-3484	-274	-12	-258	-41	12.32	20.11	1	29
4	-150	-3525	-189	-16	-434	-88	12.32	20.11	(3+4)-II-3	16
5	-123	-979	-82	-30	-634	-48	12.32	20.11	(3+4)-I-3	12
6	-176	-27	-398	-49	-657	-20	12.32	20.11	(3+4)-I-4	12
7	-706	-1764	-559	184	1575	11	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.3
8	-678	-2137	-821	66	756	-76	12.32	20.11	(3+4)-I-3	10
9	-346	-2944	-327	-38	-266	-28	12.32	20.11	1	29
10	-371	-1450	-510	-81	-354	-95	12.32	20.11	(3+4)-I-3	19
11	-230	-1082	-288	-105	-561	-41	12.32	20.11	(3+4)-I-3	14
12	-491	-364	-343	-96	-567	-8	12.32	20.11	(3+4)-I-4	14
13	-496	-2209	-214	167	1420	-27	12.32	20.11	(3+4)-I-3	5.9
14	-476	-2196	-316	57	670	-88	12.32	20.11	(3+4)-I-3	11
15	-338	-2816	-92	-44	-282	-26	12.32	20.11	1	28
16	-490	-1770	-505	-80	-300	-101	12.32	20.11	(3+4)-I-3	21
17	-465	-1489	-452	-96	-443	-28	12.32	20.11	(3+4)-I-3	18
18	-751	-3054	-162	76	556	117	12.32	20.11	(3+4)-I-1	13
19	-333	-2814	285	159	1302	-46	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.3
20	-341	-2497	-345	53	600	-83	12.32	20.11	(3+4)-I-4	12
21	-214	-2865	112	-44	-295	-28	12.32	20.11	1	26
22	-139	-2513	16	-52	-353	-31	12.32	20.11	1	22
23	-2418	-7080	-2519	66	467	71	12.32	20.11	2	17
24	-2934	-6717	-1928	126	998	398	12.32	20.11	2	6.4
25	-213	-3027	1030	151	1200	-49	12.32	20.11	(3+4)-I-3	6.8
26	-45	-3460	354	72	530	-90	12.32	20.11	(3+4)-III-4	14
27	-65	-2948	272	-44	-305	-29	12.32	20.11	1	26
28	41	-2582	146	-51	-353	-31	12.32	20.11	1	22
29	-2564	-10171	-1579	183	779	36	12.32	20.11	2	11
30	-4580	-10613	-1167	244	1752	213	12.32	20.11	2	4.8
31	-183	-3694	1284	124	1119	-35	12.32	20.11	(3+4)-I-4	7.5
32	238	-3888	1234	70	484	-76	12.32	20.11	(3+4)-III-4	15
33	128	-3021	410	-47	-313	-32	12.32	20.11	1	25
34	290	-2635	242	-53	-351	-32	12.32	20.11	1	22
35	-2227	-11834	578	211	880	-30	12.32	20.11	2	10
36	-5139	-13245	228	267	1878	-85	12.32	20.11	2	4.9
37	-137	-3836	2108	131	1059	-32	12.32	20.11	(3+4)-I-4	7.9
38	455	-3926	2089	55	447	-65	12.32	20.11	(3+4)-III-4	17
39	390	-3088	538	-52	-319	-36	12.32	20.11	1	24
40	636	-2695	310	-57	-347	-34	12.32	20.11	1	22
41	-1621	-10377	2919	153	728	-95	12.32	20.11	2	11
42	-3608	-11070	1931	215	1572	-260	12.32	20.11	2	5.1
43	-149	-3806	2696	119	1004	-50	12.32	20.11	(3+4)-III-4	8.2
44	626	-3700	2666	33	418	-72	12.32	20.11	(3+4)-III-4	18
45	743	-3154	673	-58	-317	-41	12.32	20.11	1	24
46	1099	-2756	361	-62	-336	-33	12.32	20.11	1	23
47	-732	-6968	3843	47	423	-116	12.32	20.11	2	17
48	-729	-6367	2595	115	937	-400	12.32	20.11	2	6.7

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
49	-197	-3851	2871	112	967	-72	12.32	20.11	(3+4)-III-4	8.3
50	788	-3574	2910	24	396	-95	12.32	20.11	(3+4)-III-4	18
51	1243	-3218	830	-59	-305	-48	12.32	20.11	1	24
52	1734	-2802	374	-63	-311	-33	12.32	20.11	1	25
53	4329	-2312	518	-87	-201	-98	12.32	20.11	(3+4)-III-4	26
54	2027	-3332	1845	24	342	-243	12.32	20.11	2	15
55	-337	-5020	2562	118	941	-84	12.32	20.11	(3+4)-III-4	8.5
56	937	-4347	3590	38	374	-119	12.32	20.11	(3+4)-I-3	18
57	1983	-3134	879	-30	-282	-53	12.32	20.11	1	26
58	2580	-2633	349	-28	-272	-34	12.32	20.11	1	28
59	6817	-2056	45	1	-211	-88	12.32	20.11	(3+4)-I-4	28
60	1092	-2058	-792	42	243	-68	12.32	20.11	(3+4)-II-2	27
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
1										4.4

Muro : 18 - Nodi: [11-101-124-120], Pann.X=10, Pann.Y=6Spess.=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	-1104	-6711	-1203	109	827	-6	12.32	20.11	2	11
2	719	-4510	-6361	47	261	91	12.32	20.11	(3+4)-V-4	25
3	2011	-4220	-6168	24	-32	107	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	38
4	1619	-4697	-1190	-17	-417	23	12.32	20.11	2	20
5	2074	-4088	-896	-61	-692	53	12.32	20.11	2	12
6	1383	-3637	-660	-115	-909	91	12.32	20.11	2	8.6
7	-476	-4090	-6125	99	798	59	12.32	20.11	(3+4)-V-4	10
8	627	-4333	-6358	33	298	93	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	22
9	1745	-3985	-5672	-13	-26	112	12.32	20.11	(3+4)-V-3	40
10	3309	-3402	-6132	-53	-301	108	12.32	20.11	(3+4)-V-4	21
11	1446	-4568	-999	-76	-650	33	12.32	20.11	2	13
12	1495	-3892	-849	-120	-898	40	12.32	20.11	2	9.2
13	-155	-4038	-6247	105	872	41	12.32	20.11	(3+4)-V-4	9.5
14	710	-4006	-6190	30	337	85	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	21
15	-513	-2808	1919	-12	-157	-54	12.32	20.11	(3+4)-V-2	41
16	2469	-3507	-5943	-66	-316	99	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	21
17	3953	-2845	-5675	-99	-569	85	12.32	20.11	(3+4)-V-4	13
18	1372	-3914	-995	-124	-907	26	12.32	20.11	2	9.3
19	-74	-3246	-6124	115	948	31	12.32	20.11	(3+4)-V-4	8.8
20	604	-3261	-6025	36	380	74	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	19
21	-573	-3337	1887	-15	-165	-50	12.32	20.11	(3+4)-V-2	40
22	2101	-3359	-5708	-68	-328	93	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	20
23	3436	-2722	-5438	-104	-602	83	12.32	20.11	(3+4)-V-4	12
24	1135	-3930	-1034	-126	-909	21	12.32	20.11	2	9.3
25	-112	-2760	-5205	124	1024	29	12.32	20.11	(3+4)-V-3	8.1
26	494	-2943	-5669	42	426	63	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	17
27	-635	-3302	2297	-24	-171	-44	12.32	20.11	(3+4)-VII-2	40
28	1657	-2358	-4856	-59	-334	91	12.32	20.11	(3+4)-V-3	20
29	2836	-2936	-5048	-107	-631	80	12.32	20.11	(3+4)-V-4	12
30	2892	-2732	-4536	-146	-867	77	12.32	20.11	(3+4)-V-4	9.0
31	-25	-2278	-4694	133	1100	19	12.32	20.11	(3+4)-V-3	7.6
32	529	-2309	-4677	39	485	57	12.32	20.11	(3+4)-V-3	16
33	-641	-3324	2136	-25	-179	-43	12.32	20.11	(3+4)-VII-2	39
34	1631	-2236	-4403	-66	-337	86	12.32	20.11	(3+4)-V-3	20
35	2176	-2576	-4055	-109	-658	64	12.32	20.11	(3+4)-V-3	12
36	2067	-2730	-4002	-131	-916	72	12.32	20.11	(3+4)-V-4	8.6
37	27	-1861	-3997	142	1178	6	12.32	20.11	(3+4)-V-3	7.1

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
38	456	-1987	-4015	44	542	47	12.32	20.11	(3+4)-V-3	14
39	-643	-3387	1668	-26	-185	-41	12.32	20.11	(3+4)-VII-2	38
40	1203	-2091	-3838	-66	-336	83	12.32	20.11	(3+4)-V-3	20
41	1501	-2127	-3513	-110	-684	62	12.32	20.11	(3+4)-V-3	11
42	1766	-2401	-3005	-155	-967	53	12.32	20.11	(3+4)-V-3	8.3
43	162	-1506	-3150	152	1270	-10	12.32	20.11	(3+4)-V-3	6.6
44	456	-1604	-3231	50	610	40	12.32	20.11	(3+4)-V-3	13
45	-650	-3565	1547	-26	-187	-38	12.32	20.11	(3+4)-VII-2	38
46	641	-2295	-3240	-60	-326	77	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	21
47	864	-2062	-2865	-109	-710	60	12.32	20.11	(3+4)-V-3	11
48	848	-2364	-2404	-157	-1020	49	12.32	20.11	(3+4)-V-3	7.9
49	400	-975	-2235	172	1408	-40	12.32	20.11	(3+4)-V-3	5.8
50	534	-816	-2504	65	693	31	12.32	20.11	(3+4)-V-3	12
51	-517	-4037	1545	-24	-193	-36	12.32	20.11	(3+4)-V-1	38
52	463	-1455	-2238	-49	-332	64	12.32	20.11	(3+4)-V-3	21
53	301	-1883	-2042	-106	-738	66	12.32	20.11	(3+4)-V-3	10
54	-554	-2690	-1936	-160	-1083	43	12.32	20.11	(3+4)-V-4	7.6
55	538	1694	-1454	172	1648	-87	12.32	20.11	(3+4)-V-3	4.6
56	223	893	-1256	50	789	46	12.32	20.11	(3+4)-V-3	9.8
57	121	-454	-1120	12	179	96	12.32	20.11	(3+4)-V-4	30
58	95	-1238	-863	-11	-331	94	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	20
59	73	-1460	-696	-29	-777	54	12.32	20.11	(3+4)-V-3	10
60	-614	-3217	-969	-101	-1152	-1	12.32	20.11	(3+4)-V-4	7.4
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
55										4.6

Muro : 19 - Nodi: [12-16-125-121], Pann.X=10, Pann.Y=6Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Solettone, 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	-1661	-7330	2087	172	1317	20	12.32	20.11	2	6.7
2	731	-3661	-874	59	376	96	12.32	20.11	(3+4)-V-4	18
3	1890	-3252	-640	-27	-293	50	12.32	20.11	1	25
4	1349	-3023	1921	-51	-370	89	12.32	20.11	(3+4)-VIII-3	19
5	5268	-2049	2014	-10	-340	89	12.32	20.11	(3+4)-V-3	20
6	-3281	-1734	-692	32	230	-22	12.32	20.11	(3+4)-VII-2	33
7	-1216	-5978	1422	152	1212	33	12.32	20.11	2	7.1
8	672	-3043	-1004	43	416	98	12.32	20.11	(3+4)-V-4	17
9	1145	-3245	-616	-56	-313	46	12.32	20.11	1	24
10	3056	-2479	1146	-59	-387	107	12.32	20.11	(3+4)-V-3	17
11	3970	-2036	1656	-67	-401	77	12.32	20.11	(3+4)-V-3	18
12	4690	-1331	1670	-60	-205	62	12.32	20.11	(3+4)-V-4	31
13	-116	-3078	-167	138	1145	59	12.32	20.11	(3+4)-V-3	7.1
14	495	-2942	-197	42	434	90	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	16
15	664	-3140	-481	-58	-326	40	12.32	20.11	1	23
16	2207	-2230	1024	-76	-399	95	12.32	20.11	(3+4)-V-3	17
17	2852	-1855	1378	-85	-447	74	12.32	20.11	(3+4)-V-3	16
18	2819	-1375	1946	-68	-248	66	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	27
19	-123	-2866	-205	131	1201	47	12.32	20.11	(3+4)-V-3	6.8
20	328	-2745	-923	46	465	82	12.32	20.11	(3+4)-V-4	16
21	333	-3052	-367	-52	-329	35	12.32	20.11	1	23
22	1544	-1774	943	-78	-413	89	12.32	20.11	(3+4)-V-3	17
23	1963	-1468	1172	-89	-484	73	12.32	20.11	(3+4)-V-3	15
24	2267	-1083	1667	-76	-308	64	12.32	20.11	(3+4)-V-3	22
25	-211	-2580	-201	137	1257	38	12.32	20.11	(3+4)-V-3	6.6
26	139	-2497	-211	51	489	69	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	15

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
27	92	-2972	-264	-49	-327	31	12.32	20.11	1	24
28	1010	-1549	89	-78	-425	84	12.32	20.11	(3+4)-V-3	17
29	1260	-1289	1017	-93	-518	70	12.32	20.11	(3+4)-V-3	14
30	1408	-955	1373	-83	-363	60	12.32	20.11	(3+4)-V-3	20
31	-185	-2541	-802	160	1310	36	12.32	20.11	(3+4)-V-4	6.3
32	89	-1930	-112	45	530	50	12.32	20.11	(3+4)-V-3	15
33	-84	-2888	-154	-47	-321	27	12.32	20.11	1	25
34	343	-1558	-522	-70	-433	79	12.32	20.11	(3+4)-V-4	16
35	416	-1284	841	-94	-541	63	12.32	20.11	(3+4)-VII-3	14
36	336	-813	1138	-88	-418	55	12.32	20.11	(3+4)-V-3	18
37	-229	-2144	-630	165	1362	23	12.32	20.11	(3+4)-V-4	6.1
38	-70	-1558	-28	56	568	41	12.32	20.11	(3+4)-V-3	14
39	-219	-2800	-24	-47	-313	25	12.32	20.11	1	25
40	38	-1317	-368	-80	-439	75	12.32	20.11	(3+4)-V-4	16
41	44	-1128	361	-98	-581	52	12.32	20.11	(3+4)-V-4	13
42	-38	-884	496	-73	-473	37	12.32	20.11	(3+4)-V-4	16
43	-324	-1652	-380	169	1422	5	12.32	20.11	(3+4)-V-4	5.9
44	-309	-1540	-313	46	618	42	12.32	20.11	(3+4)-V-4	13
45	-334	-2741	153	-47	-301	23	12.32	20.11	1	26
46	-156	-1111	-138	-80	-441	75	12.32	20.11	(3+4)-V-4	16
47	-128	-963	-114	-100	-612	53	12.32	20.11	(3+4)-V-4	13
48	155	-484	830	-95	-533	49	12.32	20.11	(3+4)-V-3	14
49	-474	-1239	-27	180	1521	-28	12.32	20.11	(3+4)-V-4	5.4
50	-402	-1535	176	53	688	40	12.32	20.11	(3+4)-V-4	12
51	-347	-2843	367	-41	-286	25	12.32	20.11	1	27
52	-182	-1065	89	-70	-442	62	12.32	20.11	(3+4)-V-4	17
53	-125	-857	15	-97	-641	54	12.32	20.11	(3+4)-V-4	12
54	-240	-308	656	-96	-603	36	12.32	20.11	(3+4)-V-3	13
55	-319	-2583	641	185	1790	-93	12.32	20.11	(3+4)-V-4	4.5
56	-131	-2613	406	45	784	66	12.32	20.11	(3+4)-V-4	10
57	-104	-3382	296	-14	-277	39	12.32	20.11	1	27
58	-6	-1278	98	-18	-451	93	12.32	20.11	(3+4)-V-4	15
59	-99	-846	210	-25	-674	49	12.32	20.11	(3+4)-V-4	12
60	-50	86	334	-48	-655	27	12.32	20.11	(3+4)-V-3	12
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								20.11		
55										4.5

Muro : 20 - Nodi: [120-121-125-124]Pann=20Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Solettone,
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	-658	1993	-3279	106	4	-29	20.11	15.39	(3+4)-VIII-3	62
2	-672	5164	-4288	144	24	6	20.11	15.39	(3+4)-V-3	55
3	-685	4808	-3848	177	31	5	20.11	15.39	(3+4)-V-3	46
4	-630	4228	-3369	213	30	10	20.11	15.39	(3+4)-V-3	37
5	-639	4202	-2876	251	28	9	20.11	15.39	(3+4)-V-3	32
6	-705	2745	-2803	290	19	-0	20.11	15.39	(3+4)-V-4	29
7	-705	1970	-2227	329	26	-1	20.11	15.39	(3+4)-V-4	25
8	-698	1234	-1643	371	26	-0	20.11	15.39	(3+4)-V-4	22
9	-761	598	-1066	412	29	16	20.11	15.39	(3+4)-V-4	19
10	-897	435	-592	437	17	54	20.11	15.39	(3+4)-V-4	17
11	-1036	-385	-1199	-556	-0	58	20.11	15.39	2	14
12	-901	-163	-1049	-511	-46	20	20.11	15.39	2	16
13	-879	-119	-872	-512	-56	15	20.11	15.39	2	16
14	-882	-149	-702	-511	-59	14	20.11	15.39	2	16
15	-890	-194	-559	-509	-61	12	20.11	15.39	2	16

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
16	-891	674	-1618	-503	-62	29	20.11	15.39	(3+4)-VII-3	16
17	-856	250	-1212	-531	-69	31	20.11	15.39	(3+4)-VII-3	15
18	-797	305	-587	-573	-76	36	20.11	15.39	(3+4)-V-3	14
19	-691	-132	-314	-607	-78	44	20.11	15.39	(3+4)-V-3	13
20	-522	-171	-93	-637	-60	53	20.11	15.39	(3+4)-V-3	12
Massimi/minimi										
1							20.11			
1								15.39		
20										12

Muro : 21 - Nodi: [122-123-104-105-103-102]Pann=56Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Solettone,
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	-1083	506	696	949	71	4	20.11	15.39	(3+4)-I-3	8.8
2	-585	-46	-68	-786	23	-11	20.11	15.39	2	10
3	-619	-53	100	-1076	5	-33	20.11	15.39	2	7.5
4	-326	-217	-82	-731	-58	-65	20.11	15.39	(3+4)-I-4	10
5	-620	807	1144	897	127	81	20.11	15.39	(3+4)-I-3	8.5
6	-766	-272	-129	-922	122	87	20.11	15.39	2	8.2
7	-770	-422	184	-1193	68	-124	20.11	15.39	2	6.3
8	-544	-577	608	-673	-49	-112	20.11	15.39	(3+4)-I-4	11
9	-788	-244	-292	709	292	532	20.11	15.39	2	6.7
10	-945	-589	-71	-1351	319	278	20.11	15.39	2	5.1
11	-1032	-829	145	-1670	239	-276	20.11	15.39	2	4.3
12	-808	-918	896	-610	-3	-197	20.11	15.39	(3+4)-I-4	10
13	-1118	-672	-70	1131	163	842	20.11	15.39	2	4.2
14	-1400	-750	124	-2200	-123	708	20.11	15.39	2	2.9
15	-1632	-971	179	-3276	-293	-342	20.11	15.39	2	2.3
16	-1544	-1646	482	-816	-270	-774	20.11	15.39	2	5.3
17	-1517	-984	382	1852	-123	526	20.11	15.39	2	3.5
18	-1797	-799	427	-2441	-1237	457	20.11	15.39	2	2.9
19	-1913	-1087	318	-5287	-1976	42	20.11	15.39	2	1.6
20	-2128	-1845	365	-679	-554	-534	20.11	15.39	2	6.1
21	-1588	-965	974	1861	-76	-156	20.11	15.39	2	4.2
22	-1951	-591	743	-3121	-948	-19	20.11	15.39	2	2.7
23	-2047	-732	500	-5331	-1299	174	20.11	15.39	2	1.5
24	-2242	-1892	188	-956	-514	-81	20.11	15.39	2	8.2
25	-1341	-332	1576	1462	-23	-703	20.11	15.39	2	3.9
26	-1802	-243	1006	-2637	-1086	-567	20.11	15.39	2	2.6
27	-1954	-575	769	-5136	-2014	135	20.11	15.39	2	1.6
28	-2006	-1267	-85	-403	-573	644	20.11	15.39	2	5.4
29	-927	486	1922	826	195	-760	20.11	15.39	2	5.3
30	-1239	343	1365	-2213	-94	-652	20.11	15.39	2	2.9
31	-1648	144	818	-3111	-199	314	20.11	15.39	2	2.5
32	-1473	69	-244	-736	-110	807	20.11	15.39	2	5.4
33	-586	1079	2041	531	242	-445	20.11	15.39	2	8.5
34	-696	1098	1614	-1214	284	-287	20.11	15.39	2	5.5
35	-916	1495	887	-1500	282	212	20.11	15.39	2	4.9
36	-909	1996	-321	-251	206	438	20.11	15.39	2	9.7
37	-527	1373	1928	457	110	-199	20.11	15.39	2	13
38	-417	1830	1619	-836	69	-98	20.11	15.39	2	8.9
39	-448	2623	948	-1055	63	105	20.11	15.39	2	7.1
40	-533	3868	-68	-176	87	168	20.11	15.39	2	24
41	-342	1491	1749	446	57	-88	20.11	15.39	2	16
42	-229	2375	1514	-715	-44	-7	20.11	15.39	2	11
43	-256	3521	976	-920	-37	78	20.11	15.39	2	8.3
44	578	9217	3866	-218	-6	44	20.11	15.39	(3+4)-III-4	31

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
45	-159	1686	1567	472	86	-74	20.11	15.39	2	15
46	-78	2773	1461	-669	-62	34	20.11	15.39	2	12
47	-183	4214	1098	-871	-75	85	20.11	15.39	2	8.6
48	261	10650	4382	-195	27	34	20.11	15.39	(3+4)-III-4	36
49	-240	1766	1326	486	79	-84	20.11	15.39	2	14
50	-7	3016	1384	-635	-86	45	20.11	15.39	2	12
51	57	4652	1292	-851	-98	97	20.11	15.39	2	8.7
52	837	12107	5116	-184	35	39	20.11	15.39	(3+4)-III-4	37
53	-596	1764	1030	488	24	-113	20.11	15.39	2	14
54	-81	3184	1117	-577	-131	64	20.11	15.39	2	13
55	284	4908	1174	-841	-114	128	20.11	15.39	2	8.5
56	3215	13458	5740	-175	43	52	20.11	15.39	(3+4)-III-4	35
Massimi/minimi										
1							20.11			
1								15.39		
23										1.5

Muro : 22 - Nodi: [105-115-117-119-121-120-118-116-114-103]Pann=87Spess.=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	1076	-1619	25	1051	-92	602	20.11	15.39	2	4.9
2	886	-2055	244	1012	328	1036	20.11	15.39	2	4.0
3	632	-2638	919	686	932	1288	20.11	15.39	2	3.0
4	659	-3179	1367	432	1617	1052	20.11	15.39	2	2.5
5	811	-3511	1823	-3	2056	624	20.11	15.39	2	2.5
6	1057	-3103	2115	-420	1984	98	20.11	15.39	2	3.3
7	1610	-2425	2440	-223	1621	-242	20.11	15.39	2	3.6
8	2136	-1851	2544	55	1238	-294	20.11	15.39	2	4.3
9	2338	-1658	2335	114	919	-171	20.11	15.39	2	6.1
10	2192	-1624	1898	37	729	-70	20.11	15.39	2	8.3
11	2109	-1145	1427	36	660	-20	20.11	15.39	2	9.6
12	2304	-547	1102	91	618	-21	20.11	15.39	2	10
13	2287	-529	722	79	546	-34	20.11	15.39	2	11
14	2091	-837	338	9	518	-54	20.11	15.39	2	11
15	3526	-284	512	-119	-580	30	20.11	15.39	2	11
16	5288	133	794	-92	-859	69	20.11	15.39	2	6.9
17	7901	502	1239	26	-164	49	20.11	15.39	2	30
18	7897	-489	927	40	-163	51	20.11	15.39	2	30
19	6771	-467	-706	44	193	12	20.11	15.39	1	32
20	7496	399	-906	74	298	15	20.11	15.39	1	20
21	7893	-6	12	237	105	225	20.11	15.39	2	16
22	6282	-950	-378	369	156	361	20.11	15.39	2	10
23	4996	-1295	-373	569	341	603	20.11	15.39	2	6.6
24	3927	-1483	-197	816	710	944	20.11	15.39	2	4.0
25	2944	-2332	-275	779	1195	1087	20.11	15.39	2	2.9
26	1612	-2844	-3	443	1561	883	20.11	15.39	2	2.8
27	1004	-3270	325	84	1828	590	20.11	15.39	2	2.8
28	728	-3866	426	-201	2029	173	20.11	15.39	2	3.1
29	254	-3861	579	-379	1589	-202	20.11	15.39	2	3.8
30	272	-3777	567	-488	849	-398	20.11	15.39	2	5.5
31	548	-3219	184	-538	78	-614	20.11	15.39	2	7.1
32	804	-2652	-46	-340	-267	-506	20.11	15.39	2	8.7
33	1289	-1186	-683	232	-336	-101	20.11	15.39	2	15
34	1330	-1576	-355	596	-529	84	20.11	15.39	2	11
35	3347	-333	1064	-42	-526	-38	20.11	15.39	2	11
36	3596	-212	855	-69	-618	-1	20.11	15.39	2	10
37	5294	-169	850	-22	-930	-0	20.11	15.39	2	6.9

Pann.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
38	5371	-167	799	-33	-899	20	20.11	15.39	2	7.0
39	4439	-269	1024	-44	-920	-25	20.11	15.39	2	6.8
40	6373	-106	670	17	-715	31	20.11	15.39	2	8.6
41	5470	-56	938	-68	-880	30	20.11	15.39	2	7.1
42	5443	-950	698	359	-862	212	20.11	15.39	2	6.1
43	4435	-1066	1330	290	-1397	-110	20.11	15.39	2	4.3
44	6318	49	618	80	-650	58	20.11	15.39	2	9.1
45	5061	-191	1028	32	-990	-28	20.11	15.39	2	6.3
46	6029	-259	806	192	-708	109	20.11	15.39	2	7.9
47	4790	-502	1261	134	-1120	-68	20.11	15.39	2	5.5
48	2837	-1438	2146	32	-362	-454	20.11	15.39	2	8.1
49	3563	-1226	1791	151	-1223	-388	20.11	15.39	2	4.1
50	3836	-782	1585	50	-1003	-205	20.11	15.39	2	5.4
51	4078	-447	1250	-21	-919	-88	20.11	15.39	2	6.4
52	2991	-1140	1816	-24	-332	-236	20.11	15.39	2	12
53	3092	-724	1354	-48	-378	-96	20.11	15.39	2	14
54	1708	-3593	479	-1284	-1980	-521	20.11	15.39	2	2.7
55	1504	-3490	1088	-1208	-2259	-267	20.11	15.39	2	2.7
56	1978	-3644	922	-2164	-4756	-1200	20.11	15.39	2	1.1
57	2056	-3624	714	-2195	-4521	-1353	20.11	15.39	2	1.2
58	930	-3336	174	-831	-262	-1193	20.11	15.39	2	4.0
59	1153	-3053	133	-347	-752	-1063	20.11	15.39	2	3.7
60	1151	-3220	161	-618	-1354	-1300	20.11	15.39	2	2.6
61	1300	-2944	224	-133	-1862	-910	20.11	15.39	2	2.4
62	1133	-2292	-115	194	-1119	-702	20.11	15.39	2	3.7
63	1404	-2393	159	485	-1461	-207	20.11	15.39	2	4.0
64	1275	-2807	402	231	-1885	137	20.11	15.39	2	3.3
65	1341	-3203	731	-592	-2285	350	20.11	15.39	2	2.6
66	1485	-3264	421	-814	-3164	-900	20.11	15.39	2	1.7
67	1683	-3556	651	-2161	-4386	-962	20.11	15.39	2	1.3
68	1374	-3498	350	-1513	-2263	-1549	20.11	15.39	2	1.8
69	1029	-3726	376	-1243	-290	-1223	20.11	15.39	2	3.3
70	1331	-3826	445	-1797	-1003	-939	20.11	15.39	2	3.0
71	1670	-3733	546	-2515	-4003	-1285	20.11	15.39	2	1.3
72	4491	-1468	504	579	-1181	393	20.11	15.39	2	4.2
73	3159	-1765	1754	119	-1706	-682	20.11	15.39	2	2.8
74	2539	-1814	2179	-83	-453	-758	20.11	15.39	2	5.5
75	3832	-1650	1239	403	-1987	-205	20.11	15.39	2	3.0
76	2459	-3315	892	-2017	-4602	-913	20.11	15.39	2	1.2
77	2356	-3227	520	-1016	-2221	-253	20.11	15.39	2	2.7
78	3639	-2012	532	510	-1746	488	20.11	15.39	2	3.0
79	3105	-2332	1148	-276	-3355	-447	20.11	15.39	2	1.8
80	2715	-2991	1059	-1675	-4197	-703	20.11	15.39	2	1.4
81	2985	-2693	575	-327	-2264	393	20.11	15.39	2	2.5
82	1680	-3509	1371	-1376	-1863	-419	20.11	15.39	2	3.0
83	2153	-3403	1127	-2431	-4434	-1155	20.11	15.39	2	1.2
84	2659	-2483	1590	-750	-2627	-1200	20.11	15.39	2	1.8
85	2291	-3063	1315	-2253	-3794	-1101	20.11	15.39	2	1.4
86	1875	-3065	1621	-1730	-1198	-900	20.11	15.39	2	3.1
87	2149	-2406	1949	-741	-607	-989	20.11	15.39	2	4.2
Massimi/minimi										
1							20.11			
1								15.39		
56										1.1

[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
N_x [kg/cmq]	Sforzo normale in direzione x
N_y [kg/cmq]	Sforzo normale in direzione y
N_{xy} [kg/cmq]	Sforzo tagliante in direzione xy
M_x [kg]	Momento flettente in direzione x
M_y [kg]	Momento flettente in direzione y
M_{xy} [kg]	Momento torcente
A_{fx} [cmq/m]	Area acciaio in direzione x per metro lineare
A_{fy} [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: [1-3-4-2]Pann=8Spess.=40 cm, Terreno=Terreno1, ,Criterio=CLS_Platee, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
2	25.45	20.36	-2	350	5	5	Si	10
1	25.45	20.36	-0	389	5	5	Si	9.3

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
2	25.45	20.36	-2	287	7	7	Si	13
1	25.45	20.36	0	320	7	7	Si	11

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

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
1	1.23	0.09	-0.28	451	36	34	320	0.052	0.052	7(Qp)	Si	5.8
1	1.30	0.09	-0.29	474	38	36	337	0.054	0.054	6(Fr)	Si	7.3

Muro [Platea]: 2 - Nodi: [2-4-6-8-10-12-11-9-7-5]Pann=84Spess.=40 cm, Terreno=Terreno1, ,Criterio=CLS_Platee, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
6	25.45	20.36	-9	566	5	5	Si	6.4

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
6	25.45	20.36	-8	460	7	7	Si	7.8

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

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
6	0.77	0.10	-0.34	-1307	-408	388	460	0.059	0.059	7(Qp)	Si	5.1
6	0.81	0.08	-0.38	-1380	-439	406	486	0.063	0.063	6(Fr)	Si	6.4

Muro [Platea]: 3 - Nodi: [1-13-14-3]Pann=20Spess.=40 cm, Terreno=Terreno1, ,Criterio=CLS_Platee, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
11	25.45	20.36	-5	523	5	5	Si	6.9
9	25.45	20.36	-5	530	5	5	Si	6.8

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
11	25.45	20.36	-5	413	7	7	Si	8.7
9	25.45	20.36	-5	418	7	7	Si	8.6

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

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{med}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
4	-0.02	0.69	-0.07	-43	-242	17	220	0.042	0.042	7(Qp)	Si	7.1
8	-0.03	0.86	0.03	-73	-336	21	288	0.053	0.053	6(Fr)	Si	7.5

Muro [Platea]: 4 - Nodi: [11-12-16-101]Pann=20Spess.=40 cm, Terreno=Terreno1, ,Criterio=CLS_Platee, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
5	25.45	20.36	-5	305	5	5	Si	12
1	25.45	20.36	-1	395	5	5	Si	9.1

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
5	25.45	20.36	-4	264	7	7	Si	14
1	25.45	20.36	-1	330	7	7	Si	11

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

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{med}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
3	0.55	0.11	-0.09	708	100	-20	272	0.035	0.035	7(Qp)	Si	8.5
3	0.58	0.11	-0.10	732	103	-22	283	0.037	0.037	6(Fr)	Si	11

Muro : 6 - Nodi: [1-2-103-102], Pann.X=4, Pann.Y=6Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C20/25

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
6	12.32	20.11	-7	179	5	5	Si	18
23	12.32	20.11	-4	224	5	5	Si	16

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
6	12.32	20.11	-5	173	7	7	Si	17
23	12.32	20.11	-3	210	7	7	Si	17

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

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{med}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
23	0.81	-0.80	0.40	14	-257	-4	210	0.076	0.076	7(Qp)	Si	3.9
23	0.83	-0.85	0.37	13	-278	-2	213	0.079	0.079	6(Fr)	Si	5.1

Muro : 7 - Nodi: [3-4-105-104], Pann.X=4, Pann.Y=6Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C20/25

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
1	12.32	20.11	-9	113	5	5	Si	13
24	12.32	20.11	-1	582	5	5	Si	6.2

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
1	12.32	20.11	-8	106	7	7	Si	12
24	12.32	20.11	-1	589	7	7	Si	6.1

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

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
24	2.12	-0.64	0.08	79	68	12	589	0.196	0.196	7(Qp)	Si	1.5
24	2.12	-0.67	0.10	78	63	13	587	0.196	0.196	6(Fr)	Si	2.0

Muro : 8 - Nodi: [2-5-114-103], Pann.X=4, Pann.Y=6 Spess.=30 cm, Terreno=--, Criterio=CLS_Muri, Materiale=C20/25

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
24	12.32	20.11	-7	225	5	5	Si	16
23	12.32	20.11	-4	272	5	5	Si	13

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
24	12.32	20.11	-5	203	7	7	Si	18
23	12.32	20.11	-3	254	7	7	Si	14

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

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
23	0.94	-0.87	-0.15	26	-268	-9	254	0.088	0.088	7(Qp)	Si	3.4
23	0.97	-0.92	-0.20	25	-295	-10	258	0.091	0.091	6(Fr)	Si	4.4

Muro : 9 - Nodi: [5-7-116-114], Pann.X=4, Pann.Y=6 Spess.=30 cm, Terreno=--, Criterio=CLS_Muri, Materiale=C20/25

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
24	12.32	20.11	-14	296	5	5	Si	9.1
23	12.32	20.11	-9	310	5	5	Si	12

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
24	12.32	20.11	-9	188	7	7	Si	10
23	12.32	20.11	-6	258	7	7	Si	14

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			
5	0.93	-0.87	-0.35	28	-294	-25	251	0.086	0.086	7(Qp)	Si	3.5
5	0.94	-0.91	-0.41	27	-325	-29	255	0.088	0.088	6(Fr)	Si	4.5

Muro : 10 - Nodi: [7-9-118-116], Pann.X=4, Pann.Y=6 Spess.=30 cm, Terreno=--, Criterio=CLS_Muri, Materiale=C20/25

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
18	12.32	20.11	-19	307	5	5	Si	6.6
10	12.32	20.11	-6	388	5	5	Si	9.3

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/cmq	kg/cmq				
18	12.32	20.11	-12	196	7	7	Si	7.6
16	12.32	20.11	-4	313	7	7	Si	12

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

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
4	0.89	-1.51	-0.86	-41	-340	34	254	0.082	0.082	7(Qp)	Si	3.7
4	0.92	-1.63	-0.94	-52	-381	36	270	0.083	0.083	6(Fr)	Si	4.8

Muro : 11 - Nodi: [9-11-120-118], Pann.X=4, Pann.Y=6Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C20/25

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

Combinazione Rara: 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/cmq	kg/cmq				
6	12.32	20.11	-14	291	5	5	Si	8.9

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/cmq	kg/cmq				
6	12.32	20.11	-9	190	7	7	Si	10.0
5	12.32	20.11	-6	247	7	7	Si	15

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

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
4	0.84	-1.32	-0.38	-23	-358	26	225	0.078	0.078	6(Fr)	Si	5.1
5	0.86	-1.10	-0.33	-42	-527	53	247	0.078	0.078	7(Qp)	Si	3.8

Muro : 12 - Nodi: [4-6-115-105], Pann.X=4, Pann.Y=6Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C20/25

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

Combinazione Rara: 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/cmq	kg/cmq				
1	12.32	20.11	-9	85	5	5	Si	14
24	12.32	20.11	-1	625	5	5	Si	5.8

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
1	12.32	20.11	-7	66	7	7	Si	13
24	12.32	20.11	-1	676	7	7	Si	5.3

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			
18	2.46	-0.62	0.10	9	96	19	607	0.238	0.238	7(Qp)	Si	1.3
18	2.43	-0.65	0.12	8	91	22	599	0.235	0.235	6(Fr)	Si	1.7

Muro : 13 - Nodi: [6-8-117-115], Pann.X=4, Pann.Y=6Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C20/25

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
24	12.32	20.11	-8	367	5	5	Si	9.8
6	12.32	20.11	-2	589	5	5	Si	6.1

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
1	12.32	20.11	-6	7	7	7	Si	17
6	12.32	20.11	-1	658	7	7	Si	5.5

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

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
6	2.39	-0.65	0.06	85	136	57	658	0.221	0.221	7(Qp)	Si	1.4
6	2.33	-0.68	0.06	82	139	69	641	0.216	0.216	6(Fr)	Si	1.9

Muro : 14 - Nodi: [8-10-119-117], Pann.X=4, Pann.Y=6Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C20/25

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
12	12.32	20.11	-14	146	5	5	Si	9.1
6	12.32	20.11	-11	211	5	5	Si	11

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
18	12.32	20.11	-9	266	7	7	Si	11
6	12.32	20.11	-7	408	7	7	Si	8.8

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

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
6	1.16	-1.97	-0.01	140	678	99	408	0.102	0.102	7(Qp)	Si	3.0
6	0.95	-2.22	-0.04	148	772	118	364	0.083	0.083	6(Fr)	Si	4.8

Muro : 15 - Nodi: [10-12-121-119], Pann.X=4, Pann.Y=6Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C20/25

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
19	12.32	20.11	-13	201	5	5	Si	9.8

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
19	12.32	20.11	-11	191	7	7	Si	8.2
10	12.32	20.11	-3	228	7	7	Si	16

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

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{med}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
12	0.65	-0.74	0.50	4	299	-95	161	0.062	0.062	7(Qp)	Si	4.8
12	0.51	-0.80	0.52	9	329	-110	133	0.049	0.049	6(Fr)	Si	8.2

Muro : 16 - Nodi: [13-1-102-122], Pann.X=10, Pann.Y=6Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Solettone, Materiale=C20/25

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
36	12.32	20.11	-20	357	5	5	Si	6.1

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
36	12.32	20.11	-14	254	7	7	Si	6.6
24	12.32	20.11	-12	255	7	7	Si	7.9

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

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{med}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
59	0.52	-0.82	0.68	-18	-377	3	144	0.048	0.048	7(Qp)	Si	6.2
59	0.51	-0.86	0.68	-19	-406	9	142	0.048	0.048	6(Fr)	Si	8.4

Muro : 17 - Nodi: [14-3-104-123], Pann.X=10, Pann.Y=6Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Solettone, Materiale=C20/25

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
36	12.32	20.11	-14	158	5	5	Si	9.0
60	12.32	20.11	-1	289	5	5	Si	12

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
1	12.32	20.11	-12	167	7	7	Si	7.8
60	12.32	20.11	-1	292	7	7	Si	12

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

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{med}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
60	1.15	-0.56	0.10	13	78	-44	292	0.110	0.110	7(Qp)	Si	2.7
60	1.15	-0.59	0.14	12	79	-52	291	0.110	0.110	6(Fr)	Si	3.6

Muro : 18 - Nodi: [11-101-124-120], Pann.X=10, Pann.Y=6Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Solettone, Materiale=C20/25

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
55	12.32	20.11	-11	221	5	5	Si	12

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

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
55	12.32	20.11	-10	238	7	7	Si	9.1

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

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
5	0.66	-0.80	-0.50	-34	-387	34	192	0.061	0.061	7(Qp)	Si	5.0
5	0.65	-0.84	-0.46	-36	-415	36	192	0.059	0.059	6(Fr)	Si	6.7

Muro : 19 - Nodi: [12-16-125-121], Pann.X=10, Pann.Y=6Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Solettone, Materiale=C20/25

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
1	12.32	20.11	-12	217	5	5	Si	10
49	12.32	20.11	-11	274	5	5	Si	11

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
55	12.32	20.11	-12	218	7	7	Si	7.7
49	12.32	20.11	-11	284	7	7	Si	8.3

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			
5	0.41	-0.73	0.28	-31	-228	41	128	0.037	0.037	7(Qp)	Si	8.1
49	-0.22	-0.94	0.17	110	916	-21	282	0.030	0.030	6(Fr)	Si	13

Muro : 20 - Nodi: [120-121-125-124]Pann=20Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Solettone, Materiale=C20/25

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
11	20.11	15.39	-5	135	5	5	Si	26
19	20.11	15.39	-5	141	5	5	Si	26

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
20	20.11	15.39	-4	112	7	7	Si	24
1	20.11	15.39	-0	128	7	7	Si	28

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

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
1	-0.19	0.61	-0.46	5	12	-13	128	0.038	0.038	7(Qp)	Si	7.9
1	-0.20	0.57	-0.43	3	14	-18	121	0.035	0.035	6(Fr)	Si	11

Muro : 21 - Nodi: [122-123-104-105-103-102]Pann=56Spess.=30 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Solettone, Materiale=C20/25

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

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

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
23	20.11	15.39	-45	1584	5	5	Si	2.3

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
23	20.11	15.39	-29	992	7	7	Si	3.3

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

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			
56	0.24	2.07	0.54	-58	15	11	415	0.132	0.132	7(Qp)	Si	2.3
56	0.22	2.08	0.50	-72	14	13	416	0.132	0.132	6(Fr)	Si	3.0

Muro : 22 - Nodi: [105-115-117-119-121-120-118-116-114-103]Pann=87Spess.=30 cm,
Terreno=--,Criterio=CLS_Solettone, Materiale=C20/25

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
56	20.11	15.39	-45	1719	5	5	Si	2.1

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

P.	Afx	Afy	σ_c	σ_f	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
56	20.11	15.39	-28	1063	7	7	Si	3.3

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

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			
56	1.10	-0.64	0.09	-900	-2006	-516	1063	0.128	0.128	7(Qp)	Si	2.3
56	1.02	-0.70	0.12	-1037	-2302	-589	1227	0.148	0.148	6(Fr)	Si	2.7

Il Progettista