



# COMUNE DI CASTAGNETO CARDUCCI

AMPLIAMENTO DELLA EX SCUOLA SECONDARIA DI PRIMO GRADO  
IN FRAZ. DONORATICO, PIAZZALE EUROPA

CODICE ELABORATO

PROGETTO **ESECUTIVO**

ELABORATO:

**PS.03.R8**

FASCICOLO DI CALCOLO - VOL. C



Elaborati descrittivi	ED	
Stato attuale	SA	
Sistemazioni esterne	SE	
Progetto Architettonico	AR	
Progetto Strutturale	PS	●
Acustica	AC	
Prevenzione Incendi	PI	
Impianto Idrico Sanitario	ID	
Impianti Termomeccanici	IM	
Impianto Antincendio	IA	
Impianti Elettrici e Speciali	IE	

PROGETTISTI:



ING. FERDINANDO CARDELLA

CODE	SCALA
	DATA 15/01/2022
NOME FILE	
ED.01.R8.doc	

REV.	DATA	OGGETTO
0	15/01/2022	EMISSIONE



## **APPENDICE B – TRAVI**

## A. BLOCCO A – CORPO OVEST - AULE

### 1. CARATTERISTICHE DELLA STRUTTURA

#### INTESTAZIONE E DATI CARATTERISTICI DELLA STRUTTURA

Nome dell'archivio di lavoro  
 Intestazione del lavoro  
 Tipo di struttura  
 Tipo di analisi  
 Tipo di soluzione  
 Unità di misura delle forze  
 Unità di misura delle lunghezze  
 Normativa

#### DONORATICO - BLOCCO A - MODELLO B

##### MasterSap 2020

Nello Spazio  
 Statica e Dinamica  
 Lineare  
 kg  
 m  
 NTC-2018

#### NORMATIVA

Vita nominale costruzione  
 Classe d'uso costruzione  
 Vita di riferimento  
 Località  
 Longitudine (WGS84)  
 Latitudine (WGS84)  
 Categoria del suolo  
 Coefficiente topografico  
 Coefficiente di smorzamento  
 Eccentricità accidentale  
 Numero di frequenze  
 Periodo proprio T1 in direzione X  
 Periodo proprio T1 in direzione Y  
 Comportamento strutturale

50 anni  
 III  
 75 anni  
 Castagneto Carducci - Piazza Europa 1/A  
 10.5675  
 43.1703  
 B  
 1  
 5%  
 5%  
 10  
 0.665  
 0.317  
 Dissipativo

#### PARAMETRI SISMICI

	TR	ag/g	FO	TC*	CC	Ss	Pga (ag*S) (m/s <sup>2</sup> )
SLO	45	0.0343	2.6160	0.21	1.51	1.20	0.404
SLD	75	0.0409	2.6380	0.23	1.48	1.20	0.481
SLV	712	0.0796	2.7410	0.28	1.41	1.20	0.937
SLE	712	0.0796	2.7410	0.28	1.41	1.20	0.937
SLC	1462	0.0952	2.7710	0.29	1.41	1.20	1.121

#### STATO LIMITE ULTIMO

Fattore di comportamento q per sisma orizzontale  
 Fattore q per comportamento non dissipativo  
 Duttilità

qor=1.6  
 qorND = 1.06667  
 Bassa Duttilità

#### STATO LIMITE DI DANNO

Fattore di comportamento q per sisma orizzontale  
 Coeff.moltiplicativo sisma

qor=1.6  
 1.000

#### SLV PER FONDAZIONI

Modalità  
 Coeff.di amplificazione

Spettro SLV per fondazioni con amplificazione  
 1.100

#### PARAMETRI SISMICI

Angolo del sisma nel piano orizzontale  
 Sisma verticale  
 Combinazione dei modi  
 Combinazione componenti azioni sismiche

0  
 Assente  
 CQC  
 NTC - Eurocodice 8

$\lambda$

0.3

$\mu$

0.3

## 2. TABULATI DI VERIFICA PILASTRI - STATO LIMITE ULTIMO

Lavoro: **DONORATICO-BLOCCO A** Intestazione lavoro: **MasterSap 2020**Elemento: **PILASTRO** Gruppo: **1** Tabella: **PILASTRI F16**Descrizione: **pilastrini aule**Rck: **350.00** kg/cm<sup>2</sup> fyk: **4580.0** kg/cm<sup>2</sup> γ<sub>Rd</sub>: **1.300** Copriferro di calcolo: **3.5** cm Copriferro di disegno: **3.5** cmVerifica in ottemperanza alle NTC2018 Diametro staffe: **8** mm Numero braccia: **2**ρ min.: **1.000** % Passo max. armatura longitudinale: **50.0** cm**ASTA NUM. 1** NI 5 NF 22 SEZ. Rp B= 0.500 H= 0.300 (pilastro)**PIL. NUM. 1**

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	αMy	αMz	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST/ AANT	AINF/ ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm				kg			kg*m		cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	--	--	-8882	-2136	2786	0	6007	5253	6.03	8.04	3	0.57	0.08	0.40	0.00	0.00	12.8
1B	0	--	--	-8882	1887	2786	0	6007	-5340	6.03	8.04	3	0.58	0.08	0.40	0.00	0.00	12.8
1C	0	--	--	-8882	-2136	-612	0	-2603	5253	6.03	8.04	3	0.48	0.06	0.28	0.00	0.00	12.8
1D	0	--	--	-8882	1887	-612	0	-2603	-5340	6.03	8.04	3	0.49	0.05	0.25	0.00	0.00	12.8
1E	0	--	--	-6304	-2136	2786	0	6007	5253	6.03	8.04	3	0.59	0.08	0.42	0.00	0.00	12.8
1F	0	--	--	-6304	1887	2786	0	6007	-5340	6.03	8.04	3	0.60	0.08	0.42	0.00	0.00	12.8
1G	0	--	--	-6304	-2136	-612	0	-2603	5253	6.03	8.04	3	0.50	0.06	0.29	0.00	0.00	12.8
1H	0	--	--	-6304	1887	-612	0	-2603	-5340	6.03	8.04	3	0.51	0.05	0.26	0.00	0.00	12.8
1I	0	--	--	-9530	-1688	3731	0	8418	4043	6.03	8.04	3	0.58	0.10	0.53	0.00	0.00	12.8
1J	0	--	--	-9530	1439	3731	0	8418	-4131	6.03	8.04	3	0.58	0.10	0.53	0.00	0.00	12.8
1K	0	--	--	-9530	-1688	-1557	0	-5014	4043	6.03	8.04	3	0.44	0.05	0.22	0.00	0.00	12.8
1L	0	--	--	-9530	1439	-1557	0	-5014	-4131	6.03	8.04	3	0.45	0.04	0.22	0.00	0.00	12.8
1M	0	--	--	-5656	-1688	3731	0	8418	4043	6.03	8.04	3	0.61	0.10	0.57	0.00	0.00	12.8
1N	0	--	--	-5656	1439	3731	0	8418	-4131	6.03	8.04	3	0.61	0.10	0.57	0.00	0.00	12.8
1O	0	--	--	-5656	-1688	-1557	0	-5014	4043	6.03	8.04	3	0.46	0.05	0.24	0.00	0.00	12.8
1P	0	--	--	-5656	1439	-1557	0	-5014	-4131	6.03	8.04	3	0.47	0.04	0.24	0.00	0.00	12.8
2	0	--	--	-10480	-112	-444	0	228	-153	6.03	8.04	5	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	12.8
7	0	--	--	-10580	971	1546	0	2382	-2041	6.03	8.04	3	0.19	0.04	0.22	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	38	--	--	-8742	-2136	2786	0	4962	4452	6.03	8.04	3	0.47	0.08	0.40	0.00	0.00	12.8
1B	38	--	--	-8742	1887	2786	0	4962	-4633	6.03	8.04	3	0.49	0.08	0.40	0.00	0.00	12.8
1C	38	--	--	-8742	-2136	-612	0	-2374	4452	6.03	8.04	3	0.40	0.06	0.28	0.00	0.00	12.8
1D	38	--	--	-8742	1887	-612	0	-2374	-4633	6.03	8.04	3	0.42	0.05	0.25	0.00	0.00	12.8
1E	38	--	--	-6163	-2136	2786	0	4962	4452	6.03	8.04	3	0.49	0.08	0.42	0.00	0.00	12.8
1F	38	--	--	-6163	1887	2786	0	4962	-4633	6.03	8.04	3	0.51	0.08	0.42	0.00	0.00	12.8
1G	38	--	--	-6163	-2136	-612	0	-2374	4452	6.03	8.04	3	0.42	0.06	0.29	0.00	0.00	12.8
1H	38	--	--	-6163	1887	-612	0	-2374	-4633	6.03	8.04	3	0.44	0.05	0.26	0.00	0.00	12.8
1I	38	--	--	-9390	-1688	3731	0	7019	3410	6.03	8.04	3	0.47	0.10	0.53	0.00	0.00	12.8
1J	38	--	--	-9390	1439	3731	0	7019	-3591	6.03	8.04	3	0.49	0.10	0.53	0.00	0.00	12.8
1K	38	--	--	-9390	-1688	-1557	0	-4430	3410	6.03	8.04	3	0.37	0.05	0.22	0.00	0.00	12.8
1L	38	--	--	-9390	1439	-1557	0	-4430	-3591	6.03	8.04	3	0.38	0.04	0.22	0.00	0.00	12.8
1M	38	--	--	-5515	-1688	3731	0	7019	3410	6.03	8.04	3	0.50	0.10	0.58	0.00	0.00	12.8
1N	38	--	--	-5515	1439	3731	0	7019	-3591	6.03	8.04	3	0.51	0.10	0.58	0.00	0.00	12.8
1O	38	--	--	-5515	-1688	-1557	0	-4430	3410	6.03	8.04	3	0.39	0.05	0.24	0.00	0.00	12.8
1P	38	--	--	-5515	1439	-1557	0	-4430	-3591	6.03	8.04	3	0.41	0.04	0.24	0.00	0.00	12.8
2	38	--	--	-10298	-112	-176	0	344	-194	6.03	8.04	4	0.04	0.00	0.02	0.00	0.00	12.8
7	38	--	--	-10397	885	1546	0	1802	-1693	6.03	8.04	3	0.15	0.04	0.22	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	75	--	--	-8601	-2136	2786	0	3918	3651	4.02	8.04	3	0.42	0.08	0.40	0.00	0.00	19.2
1B	75	--	--	-8601	1887	2786	0	3918	-3925	4.02	8.04	3	0.45	0.08	0.40	0.00	0.00	19.2
1C	75	--	--	-8601	-2136	-612	0	-2145	3651	4.02	8.04	3	0.36	0.06	0.28	0.00	0.00	19.2
1D	75	--	--	-8601	1887	-612	0	-2145	-3925	4.02	8.04	3	0.40	0.05	0.25	0.00	0.00	19.2
1E	75	--	--	-6023	-2136	2786	0	3918	3651	4.02	8.04	3	0.44	0.08	0.43	0.00	0.00	19.2
1F	75	--	--	-6023	1887	2786	0	3918	-3925	4.02	8.04	3	0.47	0.08	0.43	0.00	0.00	19.2
1G	75	--	--	-6023	-2136	-612	0	-2145	3651	4.02	8.04	3	0.39	0.06	0.29	0.00	0.00	19.2
1H	75	--	--	-6023	1887	-612	0	-2145	-3925	4.02	8.04	3	0.43	0.05	0.26	0.00	0.00	19.2
1I	75	--	--	-9249	-1688	3731	0	5619	2778	4.02	8.04	3	0.44	0.10	0.53	0.00	0.00	19.2
1J	75	--	--	-9249	1439	3731	0	5619	-3051	4.02	8.04	3	0.46	0.10	0.53	0.00	0.00	19.2
1K	75	--	--	-9249	-1688	-1557	0	-3846	2778	4.02	8.04	3	0.35	0.05	0.22	0.00	0.00	19.2
1L	75	--	--	-9249	1439	-1557	0	-3846	-3051	4.02	8.04	3	0.37	0.04	0.22	0.00	0.00	19.2
1M	75	--	--	-5374	-1688	3731	0	5619	2778	4.02	8.04	3	0.47	0.10	0.58	0.00	0.00	19.2
1N	75	--	--	-5374	1439	3731	0	5619	-3051	4.02	8.04	3	0.49	0.10	0.58	0.00	0.00	19.2
1O	75	--	--	-5374	-1688	-1557	0	-3846	2778	4.02	8.04	3	0.37	0.05	0.24	0.00	0.00	19.2
1P	75	--	--	-5374	1439	-1557	0	-3846	-3051	4.02	8.04	3	0.39	0.04	0.24	0.00	0.00	19.2
2	75	--	--	-10115	-112	93	0	360	-236	4.02	8.04	4	0.04	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
7	75	--	--	-10214	799	1546	0	1222	-1378	4.02	8.04	3	0.12	0.04	0.22	0.00	0.00	19.2

apost= --		aant= --		ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2														
1A	113	--	--	-8460	-2136	2786	0	2873	2850	4.02	8.04	3	0.31	0.08	0.40	0.00	0.00	19.2
1B	113	--	--	-8460	1887	2786	0	2873	-3217	4.02	8.04	3	0.34	0.08	0.40	0.00	0.00	19.2
1C	113	--	--	-8460	-2136	-612	0	-1916	2850	4.02	8.04	3	0.27	0.06	0.28	0.00	0.00	19.2
1D	113	--	--	-8460	1887	-612	0	-1916	-3217	4.02	8.04	3	0.31	0.05	0.25	0.00	0.00	19.2
1E	113	--	--	-5882	-2136	2786	0	2873	2850	4.02	8.04	3	0.33	0.08	0.43	0.00	0.00	19.2
1F	113	--	--	-5882	1887	2786	0	2873	-3217	4.02	8.04	3	0.36	0.08	0.43	0.00	0.00	19.2
1G	113	--	--	-5882	-2136	-612	0	-1916	2850	4.02	8.04	3	0.30	0.06	0.30	0.00	0.00	19.2
1H	113	--	--	-5882	1887	-612	0	-1916	-3217	4.02	8.04	3	0.34	0.05	0.26	0.00	0.00	19.2
1I	113	--	--	-9109	-1688	3731	0	4220	2145	4.02	8.04	3	0.32	0.10	0.54	0.00	0.00	19.2
1J	113	--	--	-9109	1439	3731	0	4220	-2512	4.02	8.04	3	0.34	0.10	0.54	0.00	0.00	19.2
1K	113	--	--	-9109	-1688	-1557	0	-3262	2145	4.02	8.04	3	0.27	0.05	0.22	0.00	0.00	19.2
1L	113	--	--	-9109	1439	-1557	0	-3262	-2512	4.02	8.04	3	0.30	0.04	0.22	0.00	0.00	19.2
1M	113	--	--	-5234	-1688	3731	0	4220	2145	4.02	8.04	3	0.35	0.10	0.58	0.00	0.00	19.2
1N	113	--	--	-5234	1439	3731	0	4220	-2512	4.02	8.04	3	0.37	0.10	0.58	0.00	0.00	19.2
1O	113	--	--	-5234	-1688	-1557	0	-3262	2145	4.02	8.04	3	0.29	0.05	0.24	0.00	0.00	19.2
1P	113	--	--	-5234	1439	-1557	0	-3262	-2512	4.02	8.04	3	0.32	0.04	0.24	0.00	0.00	19.2
2	113	--	--	-9933	-112	361	0	275	-278	4.02	8.04	4	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
7	113	--	--	-10031	713	1546	0	642	-1094	4.02	8.04	3	0.08	0.04	0.22	0.00	0.00	19.2
apost= --		aant= --		ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2														
1A	150	--	--	-8320	-2136	2786	0	1828	2049	4.02	8.04	3	0.20	0.08	0.41	0.00	0.00	19.2
1B	150	--	--	-8320	1887	2786	0	1828	-2510	4.02	8.04	3	0.24	0.08	0.41	0.00	0.00	19.2
1C	150	--	--	-8320	-2136	-612	0	-1686	2049	4.02	8.04	3	0.19	0.06	0.28	0.00	0.00	19.2
1D	150	--	--	-8320	1887	-612	0	-1686	-2510	4.02	8.04	3	0.23	0.05	0.25	0.00	0.00	19.2
1E	150	--	--	-5741	-2136	2786	0	1828	2049	4.02	8.04	3	0.21	0.08	0.43	0.00	0.00	19.2
1F	150	--	--	-5741	1887	2786	0	1828	-2510	4.02	8.04	3	0.26	0.08	0.43	0.00	0.00	19.2
1G	150	--	--	-5741	-2136	-612	0	-1686	2049	4.02	8.04	3	0.21	0.06	0.30	0.00	0.00	19.2
1H	150	--	--	-5741	1887	-612	0	-1686	-2510	4.02	8.04	3	0.26	0.05	0.26	0.00	0.00	19.2
1I	150	--	--	-8968	-1688	3731	0	2820	1512	4.02	8.04	3	0.20	0.10	0.54	0.00	0.00	19.2
1J	150	--	--	-8968	1439	3731	0	2820	-1972	4.02	8.04	3	0.24	0.10	0.54	0.00	0.00	19.2
1K	150	--	--	-8968	-1688	-1557	0	-2678	1512	4.02	8.04	3	0.20	0.05	0.22	0.00	0.00	19.2
1L	150	--	--	-8968	1439	-1557	0	-2678	-1972	4.02	8.04	3	0.23	0.04	0.22	0.00	0.00	19.2
1M	150	--	--	-5093	-1688	3731	0	2820	1512	4.02	8.04	3	0.22	0.10	0.58	0.00	0.00	19.2
1N	150	--	--	-5093	1439	3731	0	2820	-1972	4.02	8.04	3	0.26	0.10	0.58	0.00	0.00	19.2
1O	150	--	--	-5093	-1688	-1557	0	-2678	1512	4.02	8.04	3	0.22	0.05	0.24	0.00	0.00	19.2
1P	150	--	--	-5093	1439	-1557	0	-2678	-1972	4.02	8.04	3	0.25	0.04	0.24	0.00	0.00	19.2
2	150	--	--	-9750	-112	630	0	89	-320	4.02	8.04	5	0.04	0.02	0.09	0.00	0.00	19.2
7	150	--	--	-9848	627	1546	0	62	-843	4.02	8.04	4	0.06	0.04	0.22	0.00	0.00	19.2
apost= --		aant= --		ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2														
1A	188	--	--	-8179	-2136	2786	0	783	1248	4.02	8.04	3	0.10	0.08	0.41	0.00	0.00	19.2
1B	188	--	--	-8179	1887	2786	0	783	-1802	4.02	8.04	3	0.14	0.08	0.41	0.00	0.00	19.2
1C	188	--	--	-8179	-2136	-612	0	-1457	1248	4.02	8.04	3	0.12	0.06	0.26	0.00	0.00	19.2
1D	188	--	--	-8179	1887	-612	0	-1457	-1802	4.02	8.04	3	0.16	0.05	0.25	0.00	0.00	19.2
1E	188	--	--	-5601	-2136	2786	0	783	1248	4.02	8.04	3	0.11	0.08	0.43	0.00	0.00	19.2
1F	188	--	--	-5601	1887	2786	0	783	-1802	4.02	8.04	3	0.16	0.08	0.43	0.00	0.00	19.2
1G	188	--	--	-5601	-2136	-612	0	-1457	1248	4.02	8.04	3	0.13	0.06	0.27	0.00	0.00	19.2
1H	188	--	--	-5601	1887	-612	0	-1457	-1802	4.02	8.04	3	0.18	0.05	0.26	0.00	0.00	19.2
1I	188	--	--	-8827	-1688	3731	0	1420	879	4.02	8.04	3	0.10	0.10	0.54	0.00	0.00	19.2
1J	188	--	--	-8827	1439	3731	0	1420	-1433	4.02	8.04	3	0.13	0.10	0.54	0.00	0.00	19.2
1K	188	--	--	-8827	-1688	-1557	0	-2094	879	4.02	8.04	3	0.13	0.05	0.22	0.00	0.00	19.2
1L	188	--	--	-8827	1439	-1557	0	-2094	-1433	4.02	8.04	3	0.16	0.04	0.22	0.00	0.00	19.2
1M	188	--	--	-4953	-1688	3731	0	1420	879	4.02	8.04	3	0.11	0.10	0.58	0.00	0.00	19.2
1N	188	--	--	-4953	1439	3731	0	1420	-1433	4.02	8.04	3	0.15	0.10	0.58	0.00	0.00	19.2
1O	188	--	--	-4953	-1688	-1557	0	-2094	879	4.02	8.04	3	0.14	0.05	0.24	0.00	0.00	19.2
1P	188	--	--	-4953	1439	-1557	0	-2094	-1433	4.02	8.04	3	0.18	0.04	0.24	0.00	0.00	19.2
2	188	--	--	-9568	-112	898	0	-198	-362	4.02	8.04	4	0.04	0.02	0.13	0.00	0.00	19.2
7	188	--	--	-9665	541	1546	0	-518	-624	4.02	8.04	4	0.06	0.04	0.22	0.00	0.00	19.2
apost= --		aant= --		ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2														
1A	225	--	--	-8039	-2136	2786	0	-262	447	4.02	8.04	4	0.04	0.08	0.41	0.00	0.00	19.2
1B	225	--	--	-8039	1887	2786	0	-262	-1095	4.02	8.04	3	0.07	0.08	0.41	0.00	0.00	19.2
1C	225	--	--	-8039	-2136	-612	0	-1228	447	4.02	8.04	3	0.07	0.06	0.26	0.00	0.00	19.2
1D	225	--	--	-8039	1887	-612	0	-1228	-1095	4.02	8.04	3	0.10	0.05	0.23	0.00	0.00	19.2
1E	225	--	--	-5460	-2136	2786	0	-262	447	4.02	8.04	4	0.04	0.08	0.43	0.00	0.00	19.2
1F	225	--	--	-5460	1887	2786	0	-262	-1095	4.02	8.04	3	0.08	0.08	0.43	0.00	0.00	19.2
1G	225	--	--	-5460	-2136	-612	0	-1228	447	4.02	8.04	3	0.07	0.06	0.27	0.00	0.00	19.2
1H	225	--	--	-5460	1887	-612	0	-1228	-1095	4.02	8.04	3	0.11	0.05	0.24	0.00	0.00	19.2
1I	225	--	--	-8687	-1688	3731	0	21	246	4.02	8.04	6	0.04	0.10	0.54	0.00	0.00	19.2
1J	225	--	--	-8687	1439	3731	0	21	-893	4.02	8.04	4	0.06	0.10	0.54	0.00	0.00	19.2
1K	225	--	--	-8687	-1688	-1557	0	-1511	246	4.02	8.04	3	0.07	0.05	0.23	0.00	0.00	19.2
1L	225	--	--	-8687	1439	-1557	0	-1511	-893	4.02	8.04	3	0.10	0.04	0.23	0.00	0.00	19.2
1M	225	--	--	-4812	-1688	3731	0	21	246	4.02	8.04	4	0.02	0.10	0.59	0.00	0.00	19.2
1N	225	--	--	-4812	1439	3731	0	21	-893	4.02	8.04	3	0.06	0.10	0.59	0.00	0.00	19.2
1O	225	--	--	-4812	-1688	-1557	0	-1511	246	4.02	8.04	3	0.08	0.05	0.24	0.00	0.00	19.2
1P	225	--	--	-4812	1439	-1557	0	-1511	-893	4.02	8.04	3	0.11	0.04	0.24	0.00	0.00	19.2
2	225	--	--	-9385	-112	1167	0	-585	-404	4.02	8.04	4	0.05	0.03	0.17	0.00	0.00	19.2
7	225	--	--	-9481	454	1546	0	-1097	-438	4.02	8.04	4	0.07	0.04	0.22	0.00	0.00	19.2
apost= --		aant= --																

1F	263	--	--	-5320	1887	2786	0	-1307	-387	4.02	8.04	3	0.07	0.08	0.43	0.00	0.00	19.2
1G	263	--	--	-5320	-2136	-612	0	-999	-353	4.02	8.04	3	0.06	0.06	0.27	0.00	0.00	19.2
1H	263	--	--	-5320	1887	-612	0	-999	-387	4.02	8.04	3	0.06	0.05	0.24	0.00	0.00	19.2
1I	263	--	--	-8546	-1688	3731	0	-1379	-387	4.02	8.04	3	0.07	0.10	0.54	0.00	0.00	19.2
1J	263	--	--	-8546	1439	3731	0	-1379	-354	4.02	8.04	3	0.07	0.10	0.54	0.00	0.00	19.2
1K	263	--	--	-8546	-1688	-1557	0	-927	-387	4.02	8.04	4	0.06	0.05	0.23	0.00	0.00	19.2
1L	263	--	--	-8546	1439	-1557	0	-927	-354	4.02	8.04	4	0.06	0.04	0.23	0.00	0.00	19.2
1M	263	--	--	-4671	-1688	3731	0	-1379	-387	4.02	8.04	3	0.08	0.10	0.59	0.00	0.00	19.2
1N	263	--	--	-4671	1439	3731	0	-1379	-354	4.02	8.04	3	0.07	0.10	0.59	0.00	0.00	19.2
1O	263	--	--	-4671	-1688	-1557	0	-927	-387	4.02	8.04	3	0.06	0.05	0.25	0.00	0.00	19.2
1P	263	--	--	-4671	1439	-1557	0	-927	-354	4.02	8.04	3	0.05	0.04	0.25	0.00	0.00	19.2
2	263	--	--	-9203	-112	1435	0	-1073	-446	4.02	8.04	4	0.06	0.04	0.21	0.00	0.00	19.2
7	263	--	--	-9298	368	1546	0	-1677	-284	4.02	8.04	3	0.08	0.04	0.22	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	300	--	--	-7757	-2136	2786	0	-2351	-1154	4.02	8.04	3	0.16	0.08	0.41	0.00	0.00	19.2
1B	300	--	--	-7757	1887	2786	0	-2351	321	4.02	8.04	3	0.12	0.08	0.41	0.00	0.00	19.2
1C	300	--	--	-7757	-2136	-612	0	-769	-1154	4.02	8.04	3	0.09	0.06	0.29	0.00	0.00	19.2
1D	300	--	--	-7757	1887	-612	0	-769	321	4.02	8.04	4	0.05	0.05	0.23	0.00	0.00	19.2
1E	300	--	--	-5179	-2136	2786	0	-2351	-1154	4.02	8.04	3	0.17	0.08	0.43	0.00	0.00	19.2
1F	300	--	--	-5179	1887	2786	0	-2351	321	4.02	8.04	3	0.13	0.08	0.43	0.00	0.00	19.2
1G	300	--	--	-5179	-2136	-612	0	-769	-1154	4.02	8.04	3	0.10	0.06	0.30	0.00	0.00	19.2
1H	300	--	--	-5179	1887	-612	0	-769	321	4.02	8.04	3	0.04	0.05	0.24	0.00	0.00	19.2
1I	300	--	--	-8406	-1688	3731	0	-2778	-1019	4.02	8.04	3	0.17	0.10	0.54	0.00	0.00	19.2
1J	300	--	--	-8406	1439	3731	0	-2778	186	4.02	8.04	3	0.13	0.10	0.54	0.00	0.00	19.2
1K	300	--	--	-8406	-1688	-1557	0	-343	-1019	4.02	8.04	3	0.07	0.05	0.23	0.00	0.00	19.2
1L	300	--	--	-8406	1439	-1557	0	-343	186	4.02	8.04	4	0.04	0.04	0.23	0.00	0.00	19.2
1M	300	--	--	-4531	-1688	3731	0	-2778	-1019	4.02	8.04	3	0.20	0.10	0.59	0.00	0.00	19.2
1N	300	--	--	-4531	1439	3731	0	-2778	186	4.02	8.04	3	0.16	0.10	0.59	0.00	0.00	19.2
1O	300	--	--	-4531	-1688	-1557	0	-343	-1019	4.02	8.04	3	0.08	0.05	0.25	0.00	0.00	19.2
1P	300	--	--	-4531	1439	-1557	0	-343	186	4.02	8.04	4	0.03	0.04	0.25	0.00	0.00	19.2
2	300	--	--	-9020	-112	1704	0	-1662	-488	4.02	8.04	3	0.09	0.05	0.24	0.00	0.00	19.2
7	300	--	--	-9115	282	1546	0	-2257	-162	4.02	8.04	3	0.10	0.04	0.22	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	338	--	--	-7617	-2136	2786	0	-3396	-1955	6.03	8.04	3	0.23	0.08	0.41	0.00	0.00	12.8
1B	338	--	--	-7617	1887	2786	0	-3396	1028	6.03	8.04	3	0.18	0.08	0.41	0.00	0.00	12.8
1C	338	--	--	-7617	-2136	-612	0	-540	-1955	6.03	8.04	3	0.14	0.06	0.29	0.00	0.00	12.8
1D	338	--	--	-7617	1887	-612	0	-540	1028	6.03	8.04	3	0.07	0.05	0.25	0.00	0.00	12.8
1E	338	--	--	-5038	-2136	2786	0	-3396	-1955	6.03	8.04	3	0.25	0.08	0.43	0.00	0.00	12.8
1F	338	--	--	-5038	1887	2786	0	-3396	1028	6.03	8.04	3	0.19	0.08	0.43	0.00	0.00	12.8
1G	338	--	--	-5038	-2136	-612	0	-540	-1955	6.03	8.04	3	0.16	0.06	0.30	0.00	0.00	12.8
1H	338	--	--	-5038	1887	-612	0	-540	1028	6.03	8.04	3	0.08	0.05	0.27	0.00	0.00	12.8
1I	338	--	--	-8265	-1688	3731	0	-4178	-1652	6.03	8.04	3	0.25	0.10	0.54	0.00	0.00	12.8
1J	338	--	--	-8265	1439	3731	0	-4178	725	6.03	8.04	3	0.20	0.10	0.54	0.00	0.00	12.8
1K	338	--	--	-8265	-1688	-1557	0	241	-1652	6.03	8.04	3	0.11	0.05	0.22	0.00	0.00	12.8
1L	338	--	--	-8265	1439	-1557	0	241	725	6.03	8.04	4	0.05	0.04	0.20	0.00	0.00	12.8
1M	338	--	--	-4390	-1688	3731	0	-4178	-1652	6.03	8.04	3	0.27	0.10	0.59	0.00	0.00	12.8
1N	338	--	--	-4390	1439	3731	0	-4178	725	6.03	8.04	3	0.22	0.10	0.59	0.00	0.00	12.8
1O	338	--	--	-4390	-1688	-1557	0	241	-1652	6.03	8.04	3	0.13	0.05	0.24	0.00	0.00	12.8
1P	338	--	--	-4390	1439	-1557	0	241	725	6.03	8.04	3	0.05	0.04	0.22	0.00	0.00	12.8
2	338	--	--	-8838	-112	1972	0	-2351	-530	6.03	8.04	3	0.10	0.05	0.28	0.00	0.00	12.8
7	338	--	--	-8932	196	1546	0	-2837	-72	6.03	8.04	3	0.11	0.04	0.22	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	375	--	--	-7476	-2136	2786	0	-4441	-2756	6.03	8.04	3	0.33	0.08	0.41	0.00	0.00	12.8
1B	375	--	--	-7476	1887	2786	0	-4441	1736	6.03	8.04	3	0.27	0.08	0.41	0.00	0.00	12.8
1C	375	--	--	-7476	-2136	-612	0	-311	-2756	6.03	8.04	3	0.21	0.06	0.29	0.00	0.00	12.8
1D	375	--	--	-7476	1887	-612	0	-311	1736	6.03	8.04	3	0.12	0.05	0.25	0.00	0.00	12.8
1E	375	--	--	-4898	-2136	2786	0	-4441	-2756	6.03	8.04	3	0.35	0.08	0.44	0.00	0.00	12.8
1F	375	--	--	-4898	1887	2786	0	-4441	1736	6.03	8.04	3	0.28	0.08	0.44	0.00	0.00	12.8
1G	375	--	--	-4898	-2136	-612	0	-311	-2756	6.03	8.04	3	0.23	0.06	0.30	0.00	0.00	12.8
1H	375	--	--	-4898	1887	-612	0	-311	1736	6.03	8.04	3	0.13	0.05	0.27	0.00	0.00	12.8
1I	375	--	--	-8124	-1688	3731	0	-5577	-2285	6.03	8.04	3	0.35	0.10	0.55	0.00	0.00	12.8
1J	375	--	--	-8124	1439	3731	0	-5577	1265	6.03	8.04	3	0.30	0.10	0.55	0.00	0.00	12.8
1K	375	--	--	-8124	-1688	-1557	0	825	-2285	6.03	8.04	3	0.17	0.05	0.22	0.00	0.00	12.8
1L	375	--	--	-8124	1439	-1557	0	825	1265	6.03	8.04	3	0.09	0.04	0.20	0.00	0.00	12.8
1M	375	--	--	-4250	-1688	3731	0	-5577	-2285	6.03	8.04	3	0.37	0.10	0.59	0.00	0.00	12.8
1N	375	--	--	-4250	1439	3731	0	-5577	1265	6.03	8.04	3	0.32	0.10	0.59	0.00	0.00	12.8
1O	375	--	--	-4250	-1688	-1557	0	825	-2285	6.03	8.04	3	0.20	0.05	0.24	0.00	0.00	12.8
1P	375	--	--	-4250	1439	-1557	0	825	1265	6.03	8.04	3	0.10	0.04	0.22	0.00	0.00	12.8
2	375	--	--	-8655	-112	2241	0	-3141	-572	6.03	8.04	3	0.14	0.06	0.32	0.00	0.00	12.8
7	375	--	--	-8749	110	1546	0	-3417	-15	6.03	8.04	3	0.14	0.04	0.22	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])VERIFICA NODO IN TESTA AL PILASTRO, NODO NUM. 22 NON CONFINATO γ<sub>rd</sub>: 1.100

## PROGETTAZIONE IN CAPACITA'

Asse loc. pilastro y nodo ESTERNO: As<sub>2</sub>(inf)= 6.03, As<sub>1</sub>(sup)= 6.03, H<sub>jw</sub>= 21.0 cm, b<sub>j</sub>= 50.0 cm, h<sub>jc</sub>= 23.0 cm  
Asse loc. pilastro z nodo ESTERNO: As<sub>2</sub>(inf)= 4.02, As<sub>1</sub>(sup)= 4.02, H<sub>jw</sub>= 33.0 cm, b<sub>j</sub>= 30.0 cm, h<sub>jc</sub>= 43.0 cm

FxMin,inf	FxMin,sup	FxMax,sup	FySup	FzSup	Vjbdy	Vjbdz	Vres,y	Vres,z	I.R.compr.	Ashy	Ashz	PASSO	Nota
kg				kg		kg		kg		cmq		cm	

---

--	-4250	1	-0	0	0	26425	17616	80507	90308	0.33	6.54	0.20	9.31
----	-------	---	----	---	---	-------	-------	-------	-------	------	------	------	------

## L E G E N D A

Prima asta	Ultima asta	Nome disegno	Descrizione disegno
1	1	DONORATICO-BLOCCO A 0001_IPl.YPI	

Lavoro: **DONORATICO-BLOCCO A** Intestazione lavoro: **MasterSap 2020**  
 Elemento: **PILASTRO** Gruppo: **1** Tabella: **pilastrini centrali**  
 Descrizione: **pilastrini aule**  
 Rck: **300.00** kg/cm<sup>2</sup> fyk: **4580.0** kg/cm<sup>2</sup> γRd: **1.300** Copriferro di calcolo: **3.5** cm Copriferro di disegno: **3.5** cm  
 Verifica in ottemperanza alle NTC2018 Diametro staffe: **10** mm Numero braccia: **2**  
 ρ min.: **1.000** % Passo max. armatura longitudinale: **50.0** cm

**ASTA NUM. 2** NI 8 NF 19 SEZ. Rp B= 0.500 H= 0.300 (pilastrino)

**PIL. NUM. 2**

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	αMy	αMz	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST/ AANT	AINF/ ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
--	cm				kg			kg*m		cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	--	--	-16831	-2717	4993	0	10182	6325	8.29	10.30	3	0.68	0.15	0.58	0.00	12.8
1B	0	--	--	-16831	2852	4993	0	10182	-6283	8.29	10.30	3	0.68	0.15	0.58	0.00	12.8
1C	0	--	--	-16831	-2717	1512	0	5174	6325	8.29	10.30	3	0.51	0.09	0.30	0.00	12.8
1D	0	--	--	-16831	2852	1512	0	5174	-6283	8.29	10.30	3	0.51	0.09	0.31	0.00	12.8
1E	0	--	--	-13889	-2717	4993	0	10182	6325	8.29	10.30	3	0.69	0.15	0.61	0.00	12.8
1F	0	--	--	-13889	2852	4993	0	10182	-6283	8.29	10.30	3	0.69	0.15	0.61	0.00	12.8
1G	0	--	--	-13889	-2717	1512	0	5174	6325	8.29	10.30	3	0.52	0.09	0.31	0.00	12.8
1H	0	--	--	-13889	2852	1512	0	5174	-6283	8.29	10.30	3	0.52	0.09	0.33	0.00	12.8
1I	0	--	--	-17330	-2080	6348	0	12153	4846	8.29	10.30	3	0.67	0.19	0.73	0.00	12.8
1J	0	--	--	-17330	2215	6348	0	12153	-4804	8.29	10.30	3	0.66	0.19	0.73	0.00	12.8
1K	0	--	--	-17330	-2080	156	0	-3203	4846	8.29	10.30	3	0.36	0.07	0.23	0.00	12.8
1L	0	--	--	-17330	2215	156	0	-3203	-4804	8.29	10.30	3	0.36	0.07	0.24	0.00	12.8
1M	0	--	--	-13390	-2080	6348	0	12153	4846	8.29	10.30	3	0.68	0.20	0.78	0.00	12.8
1N	0	--	--	-13390	2215	6348	0	12153	-4804	8.29	10.30	3	0.68	0.20	0.78	0.00	12.8
1O	0	--	--	-13390	-2080	156	0	-3203	4846	8.29	10.30	3	0.37	0.07	0.24	0.00	12.8
1P	0	--	--	-13390	2215	156	0	-3203	-4804	8.29	10.30	3	0.37	0.07	0.26	0.00	12.8
2	0	--	--	-21580	132	2981	0	4216	-70	8.29	10.30	4	0.16	0.09	0.32	0.00	12.8
7	0	--	--	-21600	916	4791	0	6733	-1852	8.29	10.30	3	0.30	0.14	0.52	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
 Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	63	--	--	-16596	-2717	4993	0	5422	4626	8.29	10.30	3	0.41	0.15	0.58	0.00	12.8
1B	63	--	--	-16596	2852	4993	0	5422	-4500	8.29	10.30	3	0.41	0.15	0.58	0.00	12.8
1C	63	--	--	-16596	-2717	1512	0	-454	4626	8.29	10.30	3	0.29	0.09	0.30	0.00	12.8
1D	63	--	--	-16596	2852	1512	0	-454	-4500	8.29	10.30	3	0.28	0.09	0.32	0.00	12.8
1E	63	--	--	-13654	-2717	4993	0	5422	4626	8.29	10.30	3	0.42	0.15	0.61	0.00	12.8
1F	63	--	--	-13654	2852	4993	0	5422	-4500	8.29	10.30	3	0.42	0.15	0.61	0.00	12.8
1G	63	--	--	-13654	-2717	1512	0	-454	4626	8.29	10.30	3	0.30	0.09	0.31	0.00	12.8
1H	63	--	--	-13654	2852	1512	0	-454	-4500	8.29	10.30	3	0.29	0.09	0.33	0.00	12.8
1I	63	--	--	-17095	-2080	6348	0	7684	3546	8.29	10.30	3	0.43	0.19	0.73	0.00	12.8
1J	63	--	--	-17095	2215	6348	0	7684	-3419	8.29	10.30	3	0.42	0.19	0.73	0.00	12.8
1K	63	--	--	-17095	-2080	156	0	-2717	3546	8.29	10.30	3	0.27	0.07	0.23	0.00	12.8
1L	63	--	--	-17095	2215	156	0	-2717	-3419	8.29	10.30	3	0.26	0.07	0.24	0.00	12.8
1M	63	--	--	-13155	-2080	6348	0	7684	3546	8.29	10.30	3	0.44	0.20	0.78	0.00	12.8
1N	63	--	--	-13155	2215	6348	0	7684	-3419	8.29	10.30	3	0.44	0.20	0.78	0.00	12.8
1O	63	--	--	-13155	-2080	156	0	-2717	3546	8.29	10.30	3	0.27	0.07	0.24	0.00	12.8
1P	63	--	--	-13155	2215	156	0	-2717	-3419	8.29	10.30	3	0.26	0.07	0.26	0.00	12.8
2	63	--	--	-21277	132	3277	0	2260	12	8.29	10.30	4	0.11	0.10	0.35	0.00	12.8
7	63	--	--	-21295	916	4791	0	3739	-1279	8.29	10.30	4	0.18	0.14	0.52	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
 Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	125	--	--	-16361	-2717	4993	0	2301	2928	6.28	8.29	3	0.26	0.15	0.58	0.00	19.2
1B	125	--	--	-16361	2852	4993	0	2301	-2718	6.28	8.29	3	0.25	0.15	0.58	0.00	19.2
1C	125	--	--	-16361	-2717	1512	0	-1398	2928	6.28	8.29	3	0.23	0.09	0.30	0.00	19.2
1D	125	--	--	-16361	2852	1512	0	-1398	-2718	6.28	8.29	3	0.21	0.09	0.32	0.00	19.2
1E	125	--	--	-13419	-2717	4993	0	2301	2928	6.28	8.29	3	0.27	0.15	0.61	0.00	19.2
1F	125	--	--	-13419	2852	4993	0	2301	-2718	6.28	8.29	3	0.26	0.15	0.61	0.00	19.2
1G	125	--	--	-13419	-2717	1512	0	-1398	2928	6.28	8.29	3	0.24	0.09	0.31	0.00	19.2
1H	125	--	--	-13419	2852	1512	0	-1398	-2718	6.28	8.29	3	0.22	0.09	0.33	0.00	19.2
1I	125	--	--	-16860	-2080	6348	0	3717	2245	6.28	8.29	3	0.27	0.19	0.73	0.00	19.2
1J	125	--	--	-16860	2215	6348	0	3717	-2035	6.28	8.29	3	0.26	0.19	0.73	0.00	19.2
1K	125	--	--	-16860	-2080	156	0	-2814	2245	6.28	8.29	3	0.24	0.07	0.21	0.00	19.2
1L	125	--	--	-16860	2215	156	0	-2814	-2035	6.28	8.29	3	0.22	0.07	0.23	0.00	19.2
1M	125	--	--	-12920	-2080	6348	0	3717	2245	6.28	8.29	3	0.28	0.20	0.78	0.00	19.2
1N	125	--	--	-12920	2215	6348	0	3717	-2035	6.28	8.29	3	0.27	0.20	0.78	0.00	19.2
1O	125	--	--	-12920	-2080	156	0	-2814	2245	6.28	8.29	3	0.24	0.07	0.23	0.00	19.2
1P	125	--	--	-12920	2215	156	0	-2814	-2035	6.28	8.29	3	0.23	0.07	0.24	0.00	19.2
2	125	--	--	-20973	132	3572	0	120	95	6.28	8.29	6	0.09	0.11	0.39	0.00	19.2
7	125	--	--	-20990	916	4791	0	745	-707	6.28	8.29	4	0.10	0.14	0.52	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	188	--	--	-16126	-2717	4993	0	-820	1229	6.28	8.29	4	0.11	0.15	0.59	0.00	19.2
1B	188	--	--	-16126	2852	4993	0	-820	-935	6.28	8.29	4	0.10	0.15	0.59	0.00	19.2
1C	188	--	--	-16126	-2717	1512	0	-2342	1229	6.28	8.29	3	0.15	0.09	0.28	0.00	19.2
1D	188	--	--	-16126	2852	1512	0	-2342	-935	6.28	8.29	4	0.14	0.09	0.30	0.00	19.2
1E	188	--	--	-13184	-2717	4993	0	-820	1229	6.28	8.29	4	0.11	0.15	0.61	0.00	19.2
1F	188	--	--	-13184	2852	4993	0	-820	-935	6.28	8.29	4	0.09	0.15	0.61	0.00	19.2

1G	188	--	--	-13184	-2717	1512	0	-2342	1229	6.28	8.29	3	0.16	0.09	0.29	0.00	0.00	19.2
1H	188	--	--	-13184	2852	1512	0	-2342	-935	6.28	8.29	3	0.14	0.09	0.31	0.00	0.00	19.2
1I	188	--	--	-16625	-2080	6348	0	-251	944	6.28	8.29	4	0.09	0.19	0.74	0.00	0.00	19.2
1J	188	--	--	-16625	2215	6348	0	-251	-650	6.28	8.29	4	0.08	0.19	0.74	0.00	0.00	19.2
1K	188	--	--	-16625	-2080	156	0	-2911	944	6.28	8.29	3	0.16	0.07	0.21	0.00	0.00	19.2
1L	188	--	--	-16625	2215	156	0	-2911	-650	6.28	8.29	4	0.15	0.07	0.23	0.00	0.00	19.2
1M	188	--	--	-12685	-2080	6348	0	-251	944	6.28	8.29	4	0.08	0.20	0.79	0.00	0.00	19.2
1N	188	--	--	-12685	2215	6348	0	-251	-650	6.28	8.29	4	0.07	0.20	0.79	0.00	0.00	19.2
1O	188	--	--	-12685	-2080	156	0	-2911	944	6.28	8.29	3	0.16	0.07	0.23	0.00	0.00	19.2
1P	188	--	--	-12685	2215	156	0	-2911	-650	6.28	8.29	3	0.15	0.07	0.24	0.00	0.00	19.2
2	188	--	--	-20670	132	3868	0	-2205	177	6.28	8.29	4	0.12	0.12	0.42	0.00	0.00	19.2
7	188	--	--	-20685	916	4791	0	-2249	-134	6.28	8.29	4	0.12	0.14	0.52	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	250	--	--	-15891	-2717	4993	0	-3940	-470	6.28	8.29	3	0.18	0.15	0.59	0.00	0.00	19.2
1B	250	--	--	-15891	2852	4993	0	-3940	848	6.28	8.29	3	0.20	0.15	0.59	0.00	0.00	19.2
1C	250	--	--	-15891	-2717	1512	0	-3286	-470	6.28	8.29	3	0.15	0.09	0.28	0.00	0.00	19.2
1D	250	--	--	-15891	2852	1512	0	-3286	848	6.28	8.29	3	0.17	0.09	0.30	0.00	0.00	19.2
1E	250	--	--	-12949	-2717	4993	0	-3940	-470	6.28	8.29	3	0.18	0.15	0.62	0.00	0.00	19.2
1F	250	--	--	-12949	2852	4993	0	-3940	848	6.28	8.29	3	0.20	0.15	0.62	0.00	0.00	19.2
1G	250	--	--	-12949	-2717	1512	0	-3286	-470	6.28	8.29	3	0.15	0.09	0.29	0.00	0.00	19.2
1H	250	--	--	-12949	2852	1512	0	-3286	848	6.28	8.29	3	0.17	0.09	0.31	0.00	0.00	19.2
1I	250	--	--	-16390	-2080	6348	0	-4218	-356	6.28	8.29	3	0.19	0.19	0.74	0.00	0.00	19.2
1J	250	--	--	-16390	2215	6348	0	-4218	734	6.28	8.29	3	0.21	0.19	0.74	0.00	0.00	19.2
1K	250	--	--	-16390	-2080	156	0	-3009	-356	6.28	8.29	4	0.14	0.07	0.21	0.00	0.00	19.2
1L	250	--	--	-16390	2215	156	0	-3009	734	6.28	8.29	3	0.15	0.07	0.23	0.00	0.00	19.2
1M	250	--	--	-12450	-2080	6348	0	-4218	-356	6.28	8.29	3	0.19	0.20	0.79	0.00	0.00	19.2
1N	250	--	--	-12450	2215	6348	0	-4218	734	6.28	8.29	3	0.21	0.20	0.79	0.00	0.00	19.2
1O	250	--	--	-12450	-2080	156	0	-3009	-356	6.28	8.29	3	0.14	0.07	0.23	0.00	0.00	19.2
1P	250	--	--	-12450	2215	156	0	-3009	734	6.28	8.29	3	0.16	0.07	0.24	0.00	0.00	19.2
2	250	--	--	-20367	132	4164	0	-4716	259	6.28	8.29	3	0.20	0.12	0.46	0.00	0.00	19.2
7	250	--	--	-20380	916	4791	0	-5242	439	6.28	8.29	3	0.23	0.14	0.52	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	313	--	--	-15656	-2717	4993	0	-7061	-2169	8.29	10.30	3	0.34	0.15	0.59	0.00	0.00	12.8
1B	313	--	--	-15656	2852	4993	0	-7061	2631	8.29	10.30	3	0.36	0.15	0.59	0.00	0.00	12.8
1C	313	--	--	-15656	-2717	1512	0	-4230	-2169	8.29	10.30	3	0.24	0.09	0.27	0.00	0.00	12.8
1D	313	--	--	-15656	2852	1512	0	-4230	2631	8.29	10.30	3	0.26	0.09	0.28	0.00	0.00	12.8
1E	313	--	--	-12714	-2717	4993	0	-7061	-2169	8.29	10.30	3	0.34	0.15	0.62	0.00	0.00	12.8
1F	313	--	--	-12714	2852	4993	0	-7061	2631	8.29	10.30	3	0.37	0.15	0.62	0.00	0.00	12.8
1G	313	--	--	-12714	-2717	1512	0	-4230	-2169	8.29	10.30	3	0.24	0.09	0.28	0.00	0.00	12.8
1H	313	--	--	-12714	2852	1512	0	-4230	2631	8.29	10.30	3	0.27	0.09	0.29	0.00	0.00	12.8
1I	313	--	--	-16155	-2080	6348	0	-8185	-1657	8.29	10.30	3	0.35	0.19	0.74	0.00	0.00	12.8
1J	313	--	--	-16155	2215	6348	0	-8185	2119	8.29	10.30	3	0.38	0.19	0.74	0.00	0.00	12.8
1K	313	--	--	-16155	-2080	156	0	-3106	-1657	8.29	10.30	3	0.18	0.07	0.20	0.00	0.00	12.8
1L	313	--	--	-16155	2215	156	0	-3106	2119	8.29	10.30	3	0.20	0.07	0.22	0.00	0.00	12.8
1M	313	--	--	-12215	-2080	6348	0	-8185	-1657	8.29	10.30	3	0.37	0.20	0.79	0.00	0.00	12.8
1N	313	--	--	-12215	2215	6348	0	-8185	2119	8.29	10.30	3	0.39	0.20	0.79	0.00	0.00	12.8
1O	313	--	--	-12215	-2080	156	0	-3106	-1657	8.29	10.30	3	0.18	0.07	0.21	0.00	0.00	12.8
1P	313	--	--	-12215	2215	156	0	-3106	2119	8.29	10.30	3	0.20	0.07	0.23	0.00	0.00	12.8
2	313	--	--	-20063	132	4459	0	-7410	342	8.29	10.30	3	0.27	0.13	0.49	0.00	0.00	12.8
7	313	--	--	-20075	916	4791	0	-8236	1011	8.29	10.30	3	0.32	0.14	0.53	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	375	--	--	-15421	-2717	4993	0	-10182	-3868	8.29	10.30	3	0.55	0.15	0.59	0.00	0.00	12.8
1B	375	--	--	-15421	2852	4993	0	-10182	4413	8.29	10.30	3	0.58	0.15	0.59	0.00	0.00	12.8
1C	375	--	--	-15421	-2717	1512	0	-5174	-3868	8.29	10.30	3	0.36	0.09	0.27	0.00	0.00	12.8
1D	375	--	--	-15421	2852	1512	0	-5174	4413	8.29	10.30	3	0.40	0.09	0.28	0.00	0.00	12.8
1E	375	--	--	-12479	-2717	4993	0	-10182	-3868	8.29	10.30	3	0.55	0.15	0.62	0.00	0.00	12.8
1F	375	--	--	-12479	2852	4993	0	-10182	4413	8.29	10.30	3	0.59	0.15	0.62	0.00	0.00	12.8
1G	375	--	--	-12479	-2717	1512	0	-5174	-3868	8.29	10.30	3	0.37	0.09	0.28	0.00	0.00	12.8
1H	375	--	--	-12479	2852	1512	0	-5174	4413	8.29	10.30	3	0.41	0.09	0.29	0.00	0.00	12.8
1I	375	--	--	-15920	-2080	6348	0	-12153	-2958	8.29	10.30	3	0.58	0.19	0.75	0.00	0.00	12.8
1J	375	--	--	-15920	2215	6348	0	-12153	3503	8.29	10.30	3	0.60	0.19	0.75	0.00	0.00	12.8
1K	375	--	--	-15920	-2080	156	0	-3203	-2958	8.29	10.30	3	0.25	0.07	0.20	0.00	0.00	12.8
1L	375	--	--	-15920	2215	156	0	-3203	3503	8.29	10.30	3	0.28	0.07	0.25	0.00	0.00	12.8
1M	375	--	--	-11980	-2080	6348	0	-12153	-2958	8.29	10.30	3	0.60	0.20	0.80	0.00	0.00	12.8
1N	375	--	--	-11980	2215	6348	0	-12153	3503	8.29	10.30	3	0.62	0.20	0.80	0.00	0.00	12.8
1O	375	--	--	-11980	-2080	156	0	-3203	-2958	8.29	10.30	3	0.25	0.07	0.22	0.00	0.00	12.8
1P	375	--	--	-11980	2215	156	0	-3203	3503	8.29	10.30	3	0.29	0.07	0.26	0.00	0.00	12.8
2	375	--	--	-19760	132	4755	0	-10290	424	8.29	10.30	3	0.39	0.14	0.53	0.00	0.00	12.8
7	375	--	--	-19770	916	4791	0	-11230	1584	8.29	10.30	3	0.47	0.14	0.53	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

**VERIFICA NODO IN TESTA AL PILASTRO, NODO NUM. 19 NON CONFINATO      γ<sub>Rd</sub>: 1.100**

**PROGETTAZIONE IN CAPACITA'**

Asse loc. pilastro y nodo INTERNO: As<sub>2</sub>(inf)= 6.03, As<sub>1</sub>(sup)= 6.03, H<sub>jw</sub>= 21.0 cm, b<sub>j</sub>= 50.0 cm, h<sub>jc</sub>= 23.0 cm  
Asse loc. pilastro z nodo ESTERNO: As<sub>2</sub>(inf)= 9.42, As<sub>1</sub>(sup)= 12.32, H<sub>jw</sub>= 48.0 cm, b<sub>j</sub>= 55.0 cm, h<sub>jc</sub>= 43.0 cm

FxMin,inf	FxMin,sup	FxMax,sup	FySup	FzSup	Vjbdy	Vjbdz	Vres,y	Vres,z	I.R.compr.	Ashy	Ashz	PASSO	Nota
kg				kg		kg		cmq		cm			

-11980	1	-0	0	0	52849	53950	100634	165564	0.53	13.27	9.90	6.51
--------	---	----	---	---	-------	-------	--------	--------	------	-------	------	------

L E G E N D A

Prima asta	Ultima asta	Nome disegno	Descrizione disegno
2	2	DONORATICO-BLOCCO A 0001	IP1.YPI

Lavoro: **DONORATICO-BLOCCO A** Intestazione lavoro: **MasterSap 2020**Elemento: **PILASTRO** Gruppo: **1** Tabella: **PILASTRI F16**Descrizione: **pilastrini aule**Rck: **350.00** kg/cm<sup>2</sup> fyk: **4580.0** kg/cm<sup>2</sup> γRd: **1.300** Copriferro di calcolo: **3.5** cm Copriferro di disegno: **3.5** cmVerifica in ottemperanza alle NTC2018 Diametro staffe: **8** mm Numero braccia: **2**ρ min.: **1.000** % Passo max. armatura longitudinale: **50.0** cm**ASTA NUM. 3** NI 1 NF 26 SEZ. Rp B= 0.500 H= 0.300 (pilastro)**PIL. NUM. 5**

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	αMy	αMz	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST/ AANT	AINF/ ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm				kg			kg*m		cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	--	--	-10975	-5747	1857	0	5145	12488	6.03	12.06	3	0.89	0.16	0.55	0.00	0.00	12.8
1B	0	--	--	-10975	187	1857	0	5145	-3489	6.03	8.04	3	0.40	0.05	0.26	0.00	0.00	12.8
1C	0	--	--	-10975	-5747	-1573	0	-5028	12488	6.03	12.06	3	0.89	0.16	0.55	0.00	0.00	12.8
1D	0	--	--	-10975	187	-1573	0	-5028	-3489	6.03	8.04	3	0.39	0.04	0.22	0.00	0.00	12.8
1E	0	--	--	-8233	-5747	1857	0	5145	12488	6.03	12.06	3	0.91	0.16	0.57	0.00	0.00	12.8
1F	0	--	--	-8233	187	1857	0	5145	-3489	6.03	8.04	3	0.41	0.05	0.27	0.00	0.00	12.8
1G	0	--	--	-8233	-5747	-1573	0	-5028	12488	6.03	12.06	3	0.91	0.16	0.57	0.00	0.00	12.8
1H	0	--	--	-8233	187	-1573	0	-5028	-3489	6.03	8.04	3	0.41	0.04	0.23	0.00	0.00	12.8
1I	0	--	--	-10696	-4852	2568	0	7257	11006	6.03	10.05	3	0.95	0.14	0.49	0.00	0.00	12.8
1J	0	--	--	-10696	-708	2568	0	7257	-4272	6.03	8.04	3	0.54	0.07	0.36	0.00	0.00	12.8
1K	0	--	--	-10696	-4852	-2284	0	-7140	11006	6.03	10.05	3	0.95	0.14	0.49	0.00	0.00	12.8
1L	0	--	--	-10696	-708	-2284	0	-7140	-4272	6.03	8.04	3	0.53	0.06	0.32	0.00	0.00	12.8
1M	0	--	--	-8513	-4852	2568	0	7257	11006	6.03	10.05	3	0.97	0.14	0.51	0.00	0.00	12.8
1N	0	--	--	-8513	-708	2568	0	7257	-4272	6.03	8.04	3	0.55	0.07	0.37	0.00	0.00	12.8
1O	0	--	--	-8513	-4852	-2284	0	-7140	11006	6.03	10.05	3	0.96	0.14	0.51	0.00	0.00	12.8
1P	0	--	--	-8513	-708	-2284	0	-7140	-4272	6.03	8.04	3	0.55	0.06	0.33	0.00	0.00	12.8
2	0	--	--	-13560	-4020	-1636	0	-1628	4063	6.03	8.04	3	0.31	0.11	0.49	0.00	0.00	12.8
7	0	--	--	-13200	-3093	-25	0	-585	2094	6.03	8.04	3	0.14	0.09	0.38	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 8.04 asup= 8.04 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	38	--	--	-10835	-5747	1857	0	4449	6906	6.03	8.04	3	0.66	0.16	0.67	0.00	0.00	12.8
1B	38	--	--	-10835	187	1857	0	4449	-3419	6.03	8.04	3	0.36	0.05	0.26	0.00	0.00	12.8
1C	38	--	--	-10835	-5747	-1573	0	-4438	6906	6.03	8.04	3	0.66	0.16	0.73	0.00	0.00	12.8
1D	38	--	--	-10835	187	-1573	0	-4438	-3419	6.03	8.04	3	0.36	0.04	0.22	0.00	0.00	12.8
1E	38	--	--	-8092	-5747	1857	0	4449	6906	6.03	8.04	3	0.68	0.16	0.70	0.00	0.00	12.8
1F	38	--	--	-8092	187	1857	0	4449	-3419	6.03	8.04	3	0.38	0.05	0.27	0.00	0.00	12.8
1G	38	--	--	-8092	-5747	-1573	0	-4438	6906	6.03	8.04	3	0.68	0.16	0.70	0.00	0.00	12.8
1H	38	--	--	-8092	187	-1573	0	-4438	-3419	6.03	8.04	3	0.38	0.04	0.23	0.00	0.00	12.8
1I	38	--	--	-10555	-4852	2568	0	6293	5371	6.03	8.04	3	0.58	0.14	0.53	0.00	0.00	12.8
1J	38	--	--	-10555	-708	2568	0	6293	-1884	6.03	8.04	3	0.35	0.07	0.36	0.00	0.00	12.8
1K	38	--	--	-10555	-4852	-2284	0	-6283	5371	6.03	8.04	3	0.58	0.14	0.53	0.00	0.00	12.8
1L	38	--	--	-10555	-708	-2284	0	-6283	-1884	6.03	8.04	3	0.35	0.06	0.32	0.00	0.00	12.8
1M	38	--	--	-8372	-4852	2568	0	6293	5371	6.03	8.04	3	0.59	0.14	0.54	0.00	0.00	12.8
1N	38	--	--	-8372	-708	2568	0	6293	-1884	6.03	8.04	3	0.36	0.07	0.37	0.00	0.00	12.8
1O	38	--	--	-8372	-4852	-2284	0	-6283	5371	6.03	8.04	3	0.59	0.14	0.54	0.00	0.00	12.8
1P	38	--	--	-8372	-708	-2284	0	-6283	-1884	6.03	8.04	3	0.36	0.06	0.33	0.00	0.00	12.8
2	38	--	--	-13377	-4020	-1361	0	-1066	2556	6.03	8.04	3	0.18	0.11	0.49	0.00	0.00	12.8
7	38	--	--	-13017	-3093	-25	0	-576	934	6.03	8.04	4	0.08	0.09	0.38	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	75	--	--	-10694	-5747	1857	0	3752	4751	4.02	8.04	3	0.50	0.16	0.73	0.00	0.00	19.2
1B	75	--	--	-10694	187	1857	0	3752	-3349	4.02	8.04	3	0.38	0.05	0.26	0.00	0.00	19.2
1C	75	--	--	-10694	-5747	-1573	0	-3848	4751	4.02	8.04	3	0.51	0.16	0.73	0.00	0.00	19.2
1D	75	--	--	-10694	187	-1573	0	-3848	-3349	4.02	8.04	3	0.38	0.04	0.22	0.00	0.00	19.2
1E	75	--	--	-7951	-5747	1857	0	3752	4751	4.02	8.04	3	0.53	0.16	0.77	0.00	0.00	19.2
1F	75	--	--	-7951	187	1857	0	3752	-3349	4.02	8.04	3	0.40	0.05	0.27	0.00	0.00	19.2
1G	75	--	--	-7951	-5747	-1573	0	-3848	4751	4.02	8.04	3	0.53	0.16	0.77	0.00	0.00	19.2
1H	75	--	--	-7951	187	-1573	0	-3848	-3349	4.02	8.04	3	0.40	0.04	0.23	0.00	0.00	19.2
1I	75	--	--	-10414	-4852	2568	0	5330	3551	4.02	8.04	3	0.47	0.14	0.57	0.00	0.00	19.2
1J	75	--	--	-10414	-708	2568	0	5330	-2149	4.02	8.04	3	0.37	0.07	0.36	0.00	0.00	19.2
1K	75	--	--	-10414	-4852	-2284	0	-5426	3551	4.02	8.04	3	0.47	0.14	0.57	0.00	0.00	19.2
1L	75	--	--	-10414	-708	-2284	0	-5426	-2149	4.02	8.04	3	0.38	0.06	0.32	0.00	0.00	19.2
1M	75	--	--	-8231	-4852	2568	0	5330	3551	4.02	8.04	3	0.48	0.14	0.59	0.00	0.00	19.2
1N	75	--	--	-8231	-708	2568	0	5330	-2149	4.02	8.04	3	0.39	0.07	0.37	0.00	0.00	19.2
1O	75	--	--	-8231	-4852	-2284	0	-5426	3551	4.02	8.04	3	0.49	0.14	0.59	0.00	0.00	19.2
1P	75	--	--	-8231	-708	-2284	0	-5426	-2149	4.02	8.04	3	0.39	0.06	0.33	0.00	0.00	19.2
2	75	--	--	-13194	-4020	-1086	0	-608	1048	4.02	8.04	4	0.09	0.11	0.49	0.00	0.00	19.2
7	75	--	--	-12834	-3093	-25	0	-566	-226	4.02	8.04	4	0.05	0.09	0.35	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	113	--	--	-10553	-5747	1857	0	3056	2596	4.02	8.04	3	0.29	0.16	0.67	0.00	0.00	19.2
1B	113	--	--	-10553	187	1857	0	3056	-3279	4.02	8.04	3	0.34	0.05	0.26	0.00	0.00	19.2
1C	113	--	--	-10553	-5747	-1573	0	-3258	2596	4.02	8.04	3	0.29	0.16	0.67	0.00	0.00	19.2
1D	113	--	--	-10553	187	-1573	0	-3258	-3279	4.02	8.04	3	0.35	0.04	0.22	0.00	0.00	19.2
1E	113	--	--	-7811	-5747	1857	0	3056	2596	4.02	8.04	3	0.30	0.16	0.70	0.00	0.00	19.2

1F	113	--	--	-7811	187	1857	0	3056	-3279	4.02	8.04	3	0.36	0.05	0.27	0.00	0.00	19.2
1G	113	--	--	-7811	-5747	-1573	0	-3258	2596	4.02	8.04	3	0.31	0.16	0.70	0.00	0.00	19.2
1H	113	--	--	-7811	187	-1573	0	-3258	-3279	4.02	8.04	3	0.37	0.04	0.23	0.00	0.00	19.2
1I	113	--	--	-10273	-4852	2568	0	4367	1731	4.02	8.04	3	0.29	0.14	0.57	0.00	0.00	19.2
1J	113	--	--	-10273	-708	2568	0	4367	-2414	4.02	8.04	3	0.34	0.07	0.36	0.00	0.00	19.2
1K	113	--	--	-10273	-4852	-2284	0	-4569	1731	4.02	8.04	3	0.31	0.14	0.57	0.00	0.00	19.2
1L	113	--	--	-10273	-708	-2284	0	-4569	-2414	4.02	8.04	3	0.35	0.06	0.32	0.00	0.00	19.2
1M	113	--	--	-8090	-4852	2568	0	4367	1731	4.02	8.04	3	0.31	0.14	0.59	0.00	0.00	19.2
1N	113	--	--	-8090	-708	2568	0	4367	-2414	4.02	8.04	3	0.35	0.07	0.38	0.00	0.00	19.2
1O	113	--	--	-8090	-4852	-2284	0	-4569	1731	4.02	8.04	3	0.32	0.14	0.59	0.00	0.00	19.2
1P	113	--	--	-8090	-708	-2284	0	-4569	-2414	4.02	8.04	3	0.36	0.06	0.33	0.00	0.00	19.2
2	113	--	--	-13011	-4020	-811	0	-252	-459	4.02	8.04	4	0.06	0.11	0.49	0.00	0.00	19.2
7	113	--	--	-12651	-3093	-25	0	-557	-1386	4.02	8.04	4	0.10	0.09	0.38	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)      staffe= 2 d      8 / 19.2

1A	150	--	--	-10412	-5747	1857	0	2359	441	4.02	8.04	3	0.12	0.16	0.68	0.00	0.00	19.2
1B	150	--	--	-10412	187	1857	0	2359	-3209	4.02	8.04	3	0.31	0.05	0.26	0.00	0.00	19.2
1C	150	--	--	-10412	-5747	-1573	0	-2668	441	4.02	8.04	3	0.13	0.16	0.68	0.00	0.00	19.2
1D	150	--	--	-10412	187	-1573	0	-2668	-3209	4.02	8.04	3	0.32	0.04	0.22	0.00	0.00	19.2
1E	150	--	--	-7670	-5747	1857	0	2359	441	4.02	8.04	3	0.12	0.16	0.71	0.00	0.00	19.2
1F	150	--	--	-7670	187	1857	0	2359	-3209	4.02	8.04	3	0.33	0.05	0.27	0.00	0.00	19.2
1G	150	--	--	-7670	-5747	-1573	0	-2668	441	4.02	8.04	3	0.14	0.16	0.71	0.00	0.00	19.2
1H	150	--	--	-7670	187	-1573	0	-2668	-3209	4.02	8.04	3	0.34	0.04	0.23	0.00	0.00	19.2
1I	150	--	--	-10133	-4852	2568	0	3404	-88	4.02	8.04	3	0.16	0.14	0.57	0.00	0.00	19.2
1J	150	--	--	-10133	-708	2568	0	3404	-2680	4.02	8.04	3	0.31	0.07	0.36	0.00	0.00	19.2
1K	150	--	--	-10133	-4852	-2284	0	-3713	-88	4.02	8.04	3	0.18	0.14	0.57	0.00	0.00	19.2
1L	150	--	--	-10133	-708	-2284	0	-3713	-2680	4.02	8.04	3	0.33	0.06	0.32	0.00	0.00	19.2
1M	150	--	--	-7950	-4852	2568	0	3404	-88	4.02	8.04	3	0.17	0.14	0.59	0.00	0.00	19.2
1N	150	--	--	-7950	-708	2568	0	3404	-2680	4.02	8.04	3	0.32	0.07	0.38	0.00	0.00	19.2
1O	150	--	--	-7950	-4852	-2284	0	-3713	-88	4.02	8.04	3	0.19	0.14	0.59	0.00	0.00	19.2
1P	150	--	--	-7950	-708	-2284	0	-3713	-2680	4.02	8.04	3	0.34	0.06	0.34	0.00	0.00	19.2
2	150	--	--	-12828	-4020	-536	0	1	-1966	4.02	8.04	3	0.12	0.11	0.49	0.00	0.00	19.2
7	150	--	--	-12468	-3093	-25	0	-547	-2546	4.02	8.04	3	0.18	0.09	0.38	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)      staffe= 2 d      8 / 19.2

1A	188	--	--	-10272	-5747	1857	0	1663	-1714	4.02	8.04	3	0.16	0.16	0.74	0.00	0.00	19.2
1B	188	--	--	-10272	187	1857	0	1663	-3140	4.02	8.04	3	0.28	0.05	0.26	0.00	0.00	19.2
1C	188	--	--	-10272	-5747	-1573	0	-2078	-1714	4.02	8.04	3	0.18	0.16	0.68	0.00	0.00	19.2
1D	188	--	--	-10272	187	-1573	0	-2078	-3140	4.02	8.04	3	0.29	0.04	0.22	0.00	0.00	19.2
1E	188	--	--	-7529	-5747	1857	0	1663	-1714	4.02	8.04	3	0.17	0.16	0.77	0.00	0.00	19.2
1F	188	--	--	-7529	187	1857	0	1663	-3140	4.02	8.04	3	0.31	0.05	0.28	0.00	0.00	19.2
1G	188	--	--	-7529	-5747	-1573	0	-2078	-1714	4.02	8.04	3	0.19	0.16	0.71	0.00	0.00	19.2
1H	188	--	--	-7529	187	-1573	0	-2078	-3140	4.02	8.04	3	0.32	0.04	0.23	0.00	0.00	19.2
1I	188	--	--	-9992	-4852	2568	0	2441	-1908	4.02	8.04	3	0.21	0.14	0.57	0.00	0.00	19.2
1J	188	--	--	-9992	-708	2568	0	2441	-2945	4.02	8.04	3	0.29	0.07	0.36	0.00	0.00	19.2
1K	188	--	--	-9992	-4852	-2284	0	-2856	-1908	4.02	8.04	3	0.23	0.14	0.57	0.00	0.00	19.2
1L	188	--	--	-9992	-708	-2284	0	-2856	-2945	4.02	8.04	3	0.31	0.06	0.32	0.00	0.00	19.2
1M	188	--	--	-7809	-4852	2568	0	2441	-1908	4.02	8.04	3	0.22	0.14	0.60	0.00	0.00	19.2
1N	188	--	--	-7809	-708	2568	0	2441	-2945	4.02	8.04	3	0.30	0.07	0.38	0.00	0.00	19.2
1O	188	--	--	-7809	-4852	-2284	0	-2856	-1908	4.02	8.04	3	0.24	0.14	0.60	0.00	0.00	19.2
1P	188	--	--	-7809	-708	-2284	0	-2856	-2945	4.02	8.04	3	0.32	0.06	0.34	0.00	0.00	19.2
2	188	--	--	-12645	-4020	-262	0	150	-3474	4.02	8.04	3	0.27	0.11	0.49	0.00	0.00	19.2
7	188	--	--	-12285	-3093	-25	0	-538	-3705	4.02	8.04	3	0.30	0.09	0.38	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)      staffe= 2 d      8 / 19.2

1A	225	--	--	-10131	-5747	1857	0	966	-3868	4.02	8.04	3	0.35	0.16	0.74	0.00	0.00	19.2
1B	225	--	--	-10131	187	1857	0	966	-3070	4.02	8.04	3	0.26	0.05	0.26	0.00	0.00	19.2
1C	225	--	--	-10131	-5747	-1573	0	-1488	-3868	4.02	8.04	3	0.36	0.16	0.74	0.00	0.00	19.2
1D	225	--	--	-10131	187	-1573	0	-1488	-3070	4.02	8.04	3	0.27	0.04	0.22	0.00	0.00	19.2
1E	225	--	--	-7389	-5747	1857	0	966	-3868	4.02	8.04	2	0.39	0.16	0.77	0.00	0.00	19.2
1F	225	--	--	-7389	187	1857	0	966	-3070	4.02	8.04	3	0.29	0.05	0.28	0.00	0.00	19.2
1G	225	--	--	-7389	-5747	-1573	0	-1488	-3868	4.02	8.04	3	0.39	0.16	0.77	0.00	0.00	19.2
1H	225	--	--	-7389	187	-1573	0	-1488	-3070	4.02	8.04	3	0.30	0.04	0.23	0.00	0.00	19.2
1I	225	--	--	-9851	-4852	2568	0	1477	-3727	4.02	8.04	3	0.35	0.14	0.63	0.00	0.00	19.2
1J	225	--	--	-9851	-708	2568	0	1477	-3211	4.02	8.04	3	0.29	0.07	0.36	0.00	0.00	19.2
1K	225	--	--	-9851	-4852	-2284	0	-1999	-3727	4.02	8.04	3	0.36	0.14	0.63	0.00	0.00	19.2
1L	225	--	--	-9851	-708	-2284	0	-1999	-3211	4.02	8.04	3	0.30	0.06	0.32	0.00	0.00	19.2
1M	225	--	--	-7668	-4852	2568	0	1477	-3727	4.02	8.04	3	0.37	0.14	0.65	0.00	0.00	19.2
1N	225	--	--	-7668	-708	2568	0	1477	-3211	4.02	8.04	3	0.31	0.07	0.38	0.00	0.00	19.2
1O	225	--	--	-7668	-4852	-2284	0	-1999	-3727	4.02	8.04	3	0.38	0.14	0.65	0.00	0.00	19.2
1P	225	--	--	-7668	-708	-2284	0	-1999	-3211	4.02	8.04	3	0.32	0.06	0.34	0.00	0.00	19.2
2	225	--	--	-12462	-4020	13	0	196	-4981	4.02	8.04	2	0.46	0.11	0.50	0.00	0.00	19.2
7	225	--	--	-12102	-3093	-25	0	-529	-4865	4.02	8.04	2	0.45	0.09	0.38	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)      staffe= 2 d      8 / 19.2

1A	263	--	--	-9990	-5747	1857	0	270	-6023	4.02	8.04	2	0.62	0.16	0.68	0.00	0.00	19.2
1B	263	--	--	-9990	187	1857	0	270	-3000	4.02	8.04	3	0.24	0.05	0.26	0.00	0.00	19.2
1C	263	--	--	-9990	-5747	-1573	0	-898	-6023	4.02	8.04	2	0.62	0.16	0.68	0.00	0.00	19.2
1D	263	--	--	-9990	187	-1573	0	-898	-3000	4.02	8.04	3	0.25	0.04	0.22	0.00	0.00	19.2
1E	263	--	--	-7248	-5747	1857	0	270	-6023	4.02	8.04	2	0.66	0.16	0.71	0.00	0.00	19.2
1F	263	--	--	-7248	187	1857	0	270	-3000	4.02	8.04	2	0.28	0.05	0.28	0.00	0.00	19.2
1G	263	--	--	-7248	-5747	-1573	0	-898	-6023	4.02	8.04	2	0.66	0.16	0.71	0.00	0.00	19.2
1H	263	--	--	-7248	187	-1573	0	-898	-3000	4.02	8.04	3	0.28	0.04	0.23	0.00	0.00	19.2
1I	263	--	--	-9711	-4852	2568	0	514	-5547	4.02	8.04	2	0.57	0.14	0.58	0.00	0.00	19.2
1J	263	--	--	-9711	-708	2568	0	514	-3476	4.02	8.04	3	0.31	0.07	0.36	0.00	0.00	19.2
1K	263	--	--	-9711	-4852	-2284	0	-1142	-5547	4.02	8.04	2	0.57	0.14	0.58	0.00	0.00	19.2
1L	263	--	--	-9711	-708	-2284	0	-1142	-3476	4.02	8.04	3	0.31	0.06	0.32	0.00	0.00	19.2

1M	263	--	--	-7528	-4852	2568	0	514	-5547	4.02	8.04	2	0.60	0.14	0.60	0.00	0.00	19.2
1N	263	--	--	-7528	-708	2568	0	514	-3476	4.02	8.04	2	0.34	0.07	0.38	0.00	0.00	19.2
1O	263	--	--	-7528	-4852	-2284	0	-1142	-5547	4.02	8.04	2	0.60	0.14	0.60	0.00	0.00	19.2
1P	263	--	--	-7528	-708	-2284	0	-1142	-3476	4.02	8.04	3	0.34	0.06	0.34	0.00	0.00	19.2
2	263	--	--	-12279	-4020	288	0	140	-6488	4.02	8.04	2	0.65	0.11	0.46	0.00	0.00	19.2
7	263	--	--	-11919	-3093	-25	0	-519	-6025	4.02	8.04	2	0.60	0.09	0.36	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)      staffe= 2 d    8 / 19.2

1A	300	--	--	-9850	-5747	1857	0	-427	-8178	4.02	8.04	2	0.90	0.16	0.63	0.00	0.00	19.2
1B	300	--	--	-9850	187	1857	0	-427	-2930	4.02	8.04	3	0.24	0.05	0.26	0.00	0.00	19.2
1C	300	--	--	-9850	-5747	-1573	0	-308	-8178	4.02	8.04	2	0.90	0.16	0.63	0.00	0.00	19.2
1D	300	--	--	-9850	187	-1573	0	-308	-2930	4.02	8.04	3	0.24	0.04	0.22	0.00	0.00	19.2
1E	300	--	--	-7107	-5747	1857	0	-427	-8178	4.02	8.04	2	0.94	0.17	0.65	0.00	0.00	19.2
1F	300	--	--	-7107	187	1857	0	-427	-2930	4.02	8.04	2	0.27	0.05	0.28	0.00	0.00	19.2
1G	300	--	--	-7107	-5747	-1573	0	-308	-8178	4.02	8.04	2	0.94	0.17	0.65	0.00	0.00	19.2
1H	300	--	--	-7107	187	-1573	0	-308	-2930	4.02	8.04	2	0.27	0.04	0.24	0.00	0.00	19.2
1I	300	--	--	-9570	-4852	2568	0	-449	-7367	4.02	8.04	2	0.80	0.14	0.53	0.00	0.00	19.2
1J	300	--	--	-9570	-708	2568	0	-449	-3741	4.02	8.04	2	0.34	0.07	0.36	0.00	0.00	19.2
1K	300	--	--	-9570	-4852	-2284	0	-286	-7367	4.02	8.04	2	0.80	0.14	0.53	0.00	0.00	19.2
1L	300	--	--	-9570	-708	-2284	0	-286	-3741	4.02	8.04	2	0.34	0.06	0.32	0.00	0.00	19.2
1M	300	--	--	-7387	-4852	2568	0	-449	-7367	4.02	8.04	2	0.83	0.14	0.55	0.00	0.00	19.2
1N	300	--	--	-7387	-708	2568	0	-449	-3741	4.02	8.04	2	0.37	0.07	0.38	0.00	0.00	19.2
1O	300	--	--	-7387	-4852	-2284	0	-286	-7367	4.02	8.04	2	0.83	0.14	0.55	0.00	0.00	19.2
1P	300	--	--	-7387	-708	-2284	0	-286	-3741	4.02	8.04	2	0.37	0.06	0.34	0.00	0.00	19.2
2	300	--	--	-12096	-4020	563	0	-20	-7995	4.02	8.04	2	0.84	0.11	0.43	0.00	0.00	19.2
7	300	--	--	-11736	-3093	-25	0	-510	-7185	4.02	8.04	2	0.75	0.09	0.36	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)      staffe= 2 d    8 / 19.2

1A	338	--	--	-9709	-5747	1857	0	-1123	-10333	6.03	10.05	2	0.81	0.16	0.59	0.00	0.00	12.8
1B	338	--	--	-9709	187	1857	0	-1123	-2860	6.03	8.04	3	0.22	0.05	0.24	0.00	0.00	12.8
1C	338	--	--	-9709	-5747	-1573	0	282	-10333	6.03	8.04	2	0.96	0.16	0.63	0.00	0.00	12.8
1D	338	--	--	-9709	187	-1573	0	282	-2860	6.03	8.04	3	0.20	0.04	0.20	0.00	0.00	12.8
1E	338	--	--	-6966	-5747	1857	0	-1123	-10333	6.03	8.04	2	0.99	0.17	0.66	0.00	0.00	12.8
1F	338	--	--	-6966	187	1857	0	-1123	-2860	6.03	8.04	3	0.24	0.05	0.25	0.00	0.00	12.8
1G	338	--	--	-6966	-5747	-1573	0	282	-10333	6.03	8.04	2	0.99	0.17	0.66	0.00	0.00	12.8
1H	338	--	--	-6966	187	-1573	0	282	-2860	6.03	8.04	3	0.22	0.04	0.21	0.00	0.00	12.8
1I	338	--	--	-9429	-4852	2568	0	-1412	-9186	6.03	8.04	2	0.84	0.14	0.53	0.00	0.00	12.8
1J	338	--	--	-9429	-708	2568	0	-1412	-4007	6.03	8.04	3	0.33	0.07	0.33	0.00	0.00	12.8
1K	338	--	--	-9429	-4852	-2284	0	571	-9186	6.03	8.04	2	0.84	0.14	0.53	0.00	0.00	12.8
1L	338	--	--	-9429	-708	-2284	0	571	-4007	6.03	8.04	3	0.31	0.06	0.29	0.00	0.00	12.8
1M	338	--	--	-7246	-4852	2568	0	-1412	-9186	6.03	8.04	2	0.87	0.14	0.55	0.00	0.00	12.8
1N	338	--	--	-7246	-708	2568	0	-1412	-4007	6.03	8.04	3	0.35	0.07	0.34	0.00	0.00	12.8
1O	338	--	--	-7246	-4852	-2284	0	571	-9186	6.03	8.04	2	0.87	0.14	0.55	0.00	0.00	12.8
1P	338	--	--	-7246	-708	-2284	0	571	-4007	6.03	8.04	3	0.33	0.06	0.30	0.00	0.00	12.8
2	338	--	--	-11913	-4020	838	0	-283	-9503	6.03	8.04	2	0.85	0.11	0.43	0.00	0.00	12.8
7	338	--	--	-11553	-3093	-25	0	-501	-8345	6.03	8.04	2	0.73	0.09	0.36	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 6.03 asup= 6.03 (e arm. base= 4 X 2.01)      staffe= 2 d    8 / 12.8 n.spille lungo B: 3, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	375	--	--	-9568	-5747	1857	0	-1820	-12488	6.03	12.06	3	0.86	0.16	0.56	0.00	0.00	12.8
1B	375	--	--	-9568	187	1857	0	-1820	-2790	6.03	8.04	3	0.23	0.05	0.24	0.00	0.00	12.8
1C	375	--	--	-9568	-5747	-1573	0	872	-12488	6.03	10.05	2	0.99	0.16	0.59	0.00	0.00	12.8
1D	375	--	--	-9568	187	-1573	0	872	-2790	6.03	8.04	3	0.21	0.04	0.20	0.00	0.00	12.8
1E	375	--	--	-6826	-5747	1857	0	-1820	-12488	6.03	12.06	2	0.88	0.17	0.58	0.00	0.00	12.8
1F	375	--	--	-6826	187	1857	0	-1820	-2790	6.03	8.04	3	0.25	0.05	0.25	0.00	0.00	12.8
1G	375	--	--	-6826	-5747	-1573	0	872	-12488	6.03	12.06	2	0.88	0.17	0.58	0.00	0.00	12.8
1H	375	--	--	-6826	187	-1573	0	872	-2790	6.03	8.04	3	0.23	0.04	0.21	0.00	0.00	12.8
1I	375	--	--	-9289	-4852	2568	0	-2375	-11006	6.03	10.05	3	0.87	0.14	0.50	0.00	0.00	12.8
1J	375	--	--	-9289	-708	2568	0	-2375	-4272	6.03	8.04	3	0.38	0.07	0.33	0.00	0.00	12.8
1K	375	--	--	-9289	-4852	-2284	0	1428	-11006	6.03	10.05	2	0.87	0.14	0.50	0.00	0.00	12.8
1L	375	--	--	-9289	-708	-2284	0	1428	-4272	6.03	8.04	3	0.36	0.06	0.29	0.00	0.00	12.8
1M	375	--	--	-7106	-4852	2568	0	-2375	-11006	6.03	10.05	3	0.89	0.14	0.52	0.00	0.00	12.8
1N	375	--	--	-7106	-708	2568	0	-2375	-4272	6.03	8.04	3	0.40	0.07	0.34	0.00	0.00	12.8
1O	375	--	--	-7106	-4852	-2284	0	1428	-11006	6.03	10.05	2	0.89	0.14	0.52	0.00	0.00	12.8
1P	375	--	--	-7106	-708	-2284	0	1428	-4272	6.03	8.04	3	0.37	0.06	0.30	0.00	0.00	12.8
2	375	--	--	-11730	-4020	1113	0	-649	-11010	6.03	10.05	2	0.85	0.11	0.40	0.00	0.00	12.8
7	375	--	--	-11370	-3093	-25	0	-491	-9505	6.03	8.04	2	0.85	0.09	0.33	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 8.04 asup= 8.04 (e arm. base= 4 X 2.01)      staffe= 2 d    8 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

**VERIFICA NODO IN TESTA AL PILASTRO, NODO NUM. 26 NON CONFINATO      γ<sub>Rd</sub>: 1.100**

**PROGETTAZIONE IN CAPACITA'**

Asse loc. pilastro y nodo ESTERNO: As<sub>2</sub>(inf)= 6.03, As<sub>1</sub>(sup)= 6.03, H<sub>jw</sub>= 53.0 cm, b<sub>j</sub>= 45.0 cm, h<sub>jc</sub>= 23.0 cm  
Asse loc. pilastro z nodo ESTERNO: As<sub>2</sub>(inf)= 4.02, As<sub>1</sub>(sup)= 4.02, H<sub>jw</sub>= 21.0 cm, b<sub>j</sub>= 30.0 cm, h<sub>jc</sub>= 43.0 cm

FxMin,inf	FxMin,sup	FxMax,sup	FySup	FzSup	Vjbdy	Vjbdz	Vres,y	Vres,z	I.R.compr.	Ashy	Ashz	PASSO	Nota
				kg			kg	kg		cmq		cm	
--													
-6826	1	-0	0	0	26425	17616	72456	90308	0.36	6.49	0.13	21.00	

**ASTA NUM. 4**      NI 2      NF 25      SEZ. Rp B= 0.500 H= 0.300 (pilastro)  
**PIL. NUM. 9**

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	αMy	αMz	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST/ AANT	AINF/ ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---
	cm				kg			kg*m		cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	--	--	-11508	-6050	1638	0	5292	13201	6.03	14.07	3	0.83	0.17	0.55	0.00	12.8
1B	0	--	--	-11508	24	1638	0	5292	-3407	6.03	8.04	3	0.39	0.04	0.22	0.00	12.8
1C	0	--	--	-11508	-6050	-1795	0	-4939	13201	6.03	12.06	3	0.93	0.17	0.58	0.00	12.8
1D	0	--	--	-11508	24	-1795	0	-4939	-3407	6.03	8.04	3	0.38	0.05	0.25	0.00	12.8
1E	0	--	--	-8913	-6050	1638	0	5292	13201	6.03	12.06	3	0.96	0.17	0.60	0.00	12.8
1F	0	--	--	-8913	24	1638	0	5292	-3407	6.03	8.04	3	0.41	0.04	0.24	0.00	12.8
1G	0	--	--	-8913	-6050	-1795	0	-4939	13201	6.03	12.06	3	0.95	0.17	0.60	0.00	12.8
1H	0	--	--	-8913	24	-1795	0	-4939	-3407	6.03	8.04	3	0.39	0.05	0.26	0.00	12.8
1I	0	--	--	-11651	-4669	2328	0	7340	10966	6.03	10.05	3	0.94	0.13	0.47	0.00	12.8
1J	0	--	--	-11651	-1357	2328	0	7340	-5550	6.03	8.04	3	0.63	0.06	0.32	0.00	12.8
1K	0	--	--	-11651	-4669	-2484	0	-6986	10966	6.03	10.05	3	0.94	0.13	0.47	0.00	12.8
1L	0	--	--	-11651	-1357	-2484	0	-6986	-5550	6.03	8.04	3	0.62	0.07	0.34	0.00	12.8
1M	0	--	--	-8769	-4669	2328	0	7340	10966	6.03	10.05	3	0.96	0.13	0.49	0.00	12.8
1N	0	--	--	-8769	-1357	2328	0	7340	-5550	6.03	8.04	3	0.65	0.06	0.34	0.00	12.8
1O	0	--	--	-8769	-4669	-2484	0	-6986	10966	6.03	10.05	3	0.96	0.13	0.49	0.00	12.8
1P	0	--	--	-8769	-1357	-2484	0	-6986	-5550	6.03	8.04	3	0.63	0.07	0.36	0.00	12.8
2	0	--	--	-14530	-4338	-301	0	-372	4358	6.03	8.04	3	0.31	0.12	0.52	0.00	12.8
7	0	--	--	-14220	-3340	-348	0	-468	2250	6.03	8.04	3	0.14	0.09	0.40	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 10.05 asup= 10.05 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
 Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	38	--	--	-11367	-6050	1638	0	4677	7218	6.03	8.04	3	0.69	0.17	0.65	0.00	12.8
1B	38	--	--	-11367	24	1638	0	4677	-3398	6.03	8.04	3	0.37	0.04	0.22	0.00	12.8
1C	38	--	--	-11367	-6050	-1795	0	-4266	7218	6.03	8.04	3	0.68	0.17	0.70	0.00	12.8
1D	38	--	--	-11367	24	-1795	0	-4266	-3398	6.03	8.04	3	0.35	0.05	0.25	0.00	12.8
1E	38	--	--	-8772	-6050	1638	0	4677	7218	6.03	8.04	3	0.71	0.17	0.73	0.00	12.8
1F	38	--	--	-8772	24	1638	0	4677	-3398	6.03	8.04	3	0.38	0.04	0.24	0.00	12.8
1G	38	--	--	-8772	-6050	-1795	0	-4266	7218	6.03	8.04	3	0.70	0.17	0.73	0.00	12.8
1H	38	--	--	-8772	24	-1795	0	-4266	-3398	6.03	8.04	3	0.37	0.05	0.26	0.00	12.8
1I	38	--	--	-11510	-4669	2328	0	6466	4794	6.03	8.04	3	0.54	0.13	0.50	0.00	12.8
1J	38	--	--	-11510	-1357	2328	0	6466	-973	6.03	8.04	3	0.31	0.06	0.32	0.00	12.8
1K	38	--	--	-11510	-4669	-2484	0	-6054	4794	6.03	8.04	3	0.52	0.13	0.50	0.00	12.8
1L	38	--	--	-11510	-1357	-2484	0	-6054	-973	6.03	8.04	3	0.29	0.07	0.34	0.00	12.8
1M	38	--	--	-8628	-4669	2328	0	6466	4794	6.03	8.04	3	0.56	0.13	0.52	0.00	12.8
1N	38	--	--	-8628	-1357	2328	0	6466	-973	6.03	8.04	3	0.33	0.06	0.34	0.00	12.8
1O	38	--	--	-8628	-4669	-2484	0	-6054	4794	6.03	8.04	3	0.54	0.13	0.52	0.00	12.8
1P	38	--	--	-8628	-1357	-2484	0	-6054	-973	6.03	8.04	3	0.30	0.07	0.36	0.00	12.8
2	38	--	--	-14347	-4338	-301	0	-259	2731	6.03	8.04	3	0.18	0.12	0.52	0.00	12.8
7	38	--	--	-14037	-3340	-348	0	-337	997	6.03	8.04	4	0.08	0.09	0.40	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
 Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	75	--	--	-11226	-6050	1638	0	4063	4949	4.02	8.04	3	0.53	0.17	0.76	0.00	19.2
1B	75	--	--	-11226	24	1638	0	4063	-3388	4.02	8.04	3	0.39	0.04	0.23	0.00	19.2
1C	75	--	--	-11226	-6050	-1795	0	-3592	4949	4.02	8.04	3	0.52	0.17	0.76	0.00	19.2
1D	75	--	--	-11226	24	-1795	0	-3592	-3388	4.02	8.04	3	0.37	0.05	0.25	0.00	19.2
1E	75	--	--	-8631	-6050	1638	0	4063	4949	4.02	8.04	3	0.55	0.17	0.80	0.00	19.2
1F	75	--	--	-8631	24	1638	0	4063	-3388	4.02	8.04	3	0.41	0.04	0.24	0.00	19.2
1G	75	--	--	-8631	-6050	-1795	0	-3592	4949	4.02	8.04	3	0.54	0.17	0.80	0.00	19.2
1H	75	--	--	-8631	24	-1795	0	-3592	-3388	4.02	8.04	3	0.39	0.05	0.26	0.00	19.2
1I	75	--	--	-11369	-4669	2328	0	5593	3043	4.02	8.04	3	0.44	0.13	0.54	0.00	19.2
1J	75	--	--	-11369	-1357	2328	0	5593	-1482	4.02	8.04	3	0.35	0.06	0.32	0.00	19.2
1K	75	--	--	-11369	-4669	-2484	0	-5122	3043	4.02	8.04	3	0.41	0.13	0.54	0.00	19.2
1L	75	--	--	-11369	-1357	-2484	0	-5122	-1482	4.02	8.04	3	0.32	0.07	0.34	0.00	19.2
1M	75	--	--	-8487	-4669	2328	0	5593	3043	4.02	8.04	3	0.46	0.13	0.57	0.00	19.2
1N	75	--	--	-8487	-1357	2328	0	5593	-1482	4.02	8.04	3	0.37	0.06	0.34	0.00	19.2
1O	75	--	--	-8487	-4669	-2484	0	-5122	3043	4.02	8.04	3	0.43	0.13	0.57	0.00	19.2
1P	75	--	--	-8487	-1357	-2484	0	-5122	-1482	4.02	8.04	3	0.34	0.07	0.36	0.00	19.2
2	75	--	--	-14164	-4338	-301	0	-146	1104	4.02	8.04	4	0.08	0.12	0.52	0.00	19.2
7	75	--	--	-13854	-3340	-348	0	-207	-256	4.02	8.04	5	0.05	0.09	0.40	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	113	--	--	-11085	-6050	1638	0	3448	2681	4.02	8.04	3	0.31	0.17	0.70	0.00	19.2
1B	113	--	--	-11085	24	1638	0	3448	-3379	4.02	8.04	3	0.36	0.04	0.23	0.00	19.2
1C	113	--	--	-11085	-6050	-1795	0	-2919	2681	4.02	8.04	3	0.28	0.17	0.70	0.00	19.2
1D	113	--	--	-11085	24	-1795	0	-2919	-3379	4.02	8.04	3	0.34	0.05	0.25	0.00	19.2
1E	113	--	--	-8490	-6050	1638	0	3448	2681	4.02	8.04	3	0.32	0.17	0.73	0.00	19.2
1F	113	--	--	-8490	24	1638	0	3448	-3379	4.02	8.04	3	0.38	0.04	0.24	0.00	19.2
1G	113	--	--	-8490	-6050	-1795	0	-2919	2681	4.02	8.04	3	0.30	0.17	0.73	0.00	19.2
1H	113	--	--	-8490	24	-1795	0	-2919	-3379	4.02	8.04	3	0.36	0.05	0.26	0.00	19.2
1I	113	--	--	-11228	-4669	2328	0	4719	1292	4.02	8.04	3	0.29	0.13	0.54	0.00	19.2
1J	113	--	--	-11228	-1357	2328	0	4719	-1990	4.02	8.04	3	0.32	0.06	0.32	0.00	19.2
1K	113	--	--	-11228	-4669	-2484	0	-4190	1292	4.02	8.04	3	0.25	0.13	0.54	0.00	19.2
1L	113	--	--	-11228	-1357	-2484	0	-4190	-1990	4.02	8.04	3	0.30	0.07	0.34	0.00	19.2
1M	113	--	--	-8346	-4669	2328	0	4719	1292	4.02	8.04	3	0.30	0.13	0.57	0.00	19.2
1N	113	--	--	-8346	-1357	2328	0	4719	-1990	4.02	8.04	3	0.34	0.06	0.34	0.00	19.2
1O	113	--	--	-8346	-4669	-2484	0	-4190	1292	4.02	8.04	3	0.27	0.13	0.57	0.00	19.2
1P	113	--	--	-8346	-1357	-2484	0	-4190	-1990	4.02	8.04	3	0.31	0.07	0.36	0.00	19.2
2	113	--	--	-13981	-4338	-301	0	-33	-522	4.02	8.04	5	0.06	0.12	0.52	0.00	19.2
7	113	--	--	-13671	-3340	-348	0	-77	-1509	4.02	8.04	4	0.10	0.09	0.40	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)      staffe= 2 d      8 / 19.2

1A	150	--	--	-10944	-6050	1638	0	2833	412	4.02	8.04	3	0.14	0.17	0.71	0.00	0.00	19.2
1B	150	--	--	-10944	24	1638	0	2833	-3370	4.02	8.04	3	0.34	0.04	0.23	0.00	0.00	19.2
1C	150	--	--	-10944	-6050	-1795	0	-2245	412	4.02	8.04	3	0.11	0.17	0.71	0.00	0.00	19.2
1D	150	--	--	-10944	24	-1795	0	-2245	-3370	4.02	8.04	3	0.31	0.05	0.25	0.00	0.00	19.2
1E	150	--	--	-8349	-6050	1638	0	2833	412	4.02	8.04	3	0.15	0.17	0.74	0.00	0.00	19.2
1F	150	--	--	-8349	24	1638	0	2833	-3370	4.02	8.04	3	0.36	0.04	0.24	0.00	0.00	19.2
1G	150	--	--	-8349	-6050	-1795	0	-2245	412	4.02	8.04	3	0.11	0.17	0.74	0.00	0.00	19.2
1H	150	--	--	-8349	24	-1795	0	-2245	-3370	4.02	8.04	3	0.34	0.05	0.26	0.00	0.00	19.2
1I	150	--	--	-11087	-4669	2328	0	3846	-459	4.02	8.04	3	0.19	0.13	0.54	0.00	0.00	19.2
1J	150	--	--	-11087	-1357	2328	0	3846	-2499	4.02	8.04	3	0.31	0.06	0.32	0.00	0.00	19.2
1K	150	--	--	-11087	-4669	-2484	0	-3258	-459	4.02	8.04	3	0.16	0.13	0.54	0.00	0.00	19.2
1L	150	--	--	-11087	-1357	-2484	0	-3258	-2499	4.02	8.04	3	0.28	0.07	0.34	0.00	0.00	19.2
1M	150	--	--	-8205	-4669	2328	0	3846	-459	4.02	8.04	3	0.21	0.13	0.57	0.00	0.00	19.2
1N	150	--	--	-8205	-1357	2328	0	3846	-2499	4.02	8.04	3	0.33	0.06	0.34	0.00	0.00	19.2
1O	150	--	--	-8205	-4669	-2484	0	-3258	-459	4.02	8.04	3	0.17	0.13	0.57	0.00	0.00	19.2
1P	150	--	--	-8205	-1357	-2484	0	-3258	-2499	4.02	8.04	3	0.30	0.07	0.36	0.00	0.00	19.2
2	150	--	--	-13798	-4338	-301	0	80	-2149	4.02	8.04	3	0.13	0.12	0.52	0.00	0.00	19.2
7	150	--	--	-13488	-3340	-348	0	54	-2762	4.02	8.04	3	0.18	0.09	0.41	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)      staffe= 2 d      8 / 19.2

1A	188	--	--	-10803	-6050	1638	0	2219	-1857	4.02	8.04	3	0.19	0.17	0.71	0.00	0.00	19.2
1B	188	--	--	-10803	24	1638	0	2219	-3361	4.02	8.04	3	0.31	0.04	0.23	0.00	0.00	19.2
1C	188	--	--	-10803	-6050	-1795	0	-1572	-1857	4.02	8.04	3	0.16	0.17	0.77	0.00	0.00	19.2
1D	188	--	--	-10803	24	-1795	0	-1572	-3361	4.02	8.04	3	0.30	0.05	0.25	0.00	0.00	19.2
1E	188	--	--	-8208	-6050	1638	0	2219	-1857	4.02	8.04	3	0.20	0.17	0.74	0.00	0.00	19.2
1F	188	--	--	-8208	24	1638	0	2219	-3361	4.02	8.04	3	0.34	0.04	0.24	0.00	0.00	19.2
1G	188	--	--	-8208	-6050	-1795	0	-1572	-1857	4.02	8.04	3	0.17	0.17	0.80	0.00	0.00	19.2
1H	188	--	--	-8208	24	-1795	0	-1572	-3361	4.02	8.04	3	0.32	0.05	0.26	0.00	0.00	19.2
1I	188	--	--	-10946	-4669	2328	0	2973	-2211	4.02	8.04	3	0.25	0.13	0.54	0.00	0.00	19.2
1J	188	--	--	-10946	-1357	2328	0	2973	-3007	4.02	8.04	3	0.31	0.06	0.32	0.00	0.00	19.2
1K	188	--	--	-10946	-4669	-2484	0	-2326	-2211	4.02	8.04	3	0.22	0.13	0.54	0.00	0.00	19.2
1L	188	--	--	-10946	-1357	-2484	0	-2326	-3007	4.02	8.04	3	0.28	0.07	0.34	0.00	0.00	19.2
1M	188	--	--	-8064	-4669	2328	0	2973	-2211	4.02	8.04	3	0.27	0.13	0.57	0.00	0.00	19.2
1N	188	--	--	-8064	-1357	2328	0	2973	-3007	4.02	8.04	3	0.33	0.06	0.34	0.00	0.00	19.2
1O	188	--	--	-8064	-4669	-2484	0	-2326	-2211	4.02	8.04	3	0.24	0.13	0.57	0.00	0.00	19.2
1P	188	--	--	-8064	-1357	-2484	0	-2326	-3007	4.02	8.04	3	0.31	0.07	0.36	0.00	0.00	19.2
2	188	--	--	-13615	-4338	-301	0	192	-3776	4.02	8.04	3	0.29	0.12	0.53	0.00	0.00	19.2
7	188	--	--	-13305	-3340	-348	0	184	-4015	4.02	8.04	3	0.32	0.09	0.41	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)      staffe= 2 d      8 / 19.2

1A	225	--	--	-10662	-6050	1638	0	1604	-4126	4.02	8.04	3	0.38	0.17	0.77	0.00	0.00	19.2
1B	225	--	--	-10662	24	1638	0	1604	-3352	4.02	8.04	3	0.30	0.04	0.23	0.00	0.00	19.2
1C	225	--	--	-10662	-6050	-1795	0	-899	-4126	4.02	8.04	3	0.38	0.17	0.77	0.00	0.00	19.2
1D	225	--	--	-10662	24	-1795	0	-899	-3352	4.02	8.04	3	0.28	0.05	0.25	0.00	0.00	19.2
1E	225	--	--	-8067	-6050	1638	0	1604	-4126	4.02	8.04	3	0.42	0.17	0.80	0.00	0.00	19.2
1F	225	--	--	-8067	24	1638	0	1604	-3352	4.02	8.04	3	0.32	0.04	0.24	0.00	0.00	19.2
1G	225	--	--	-8067	-6050	-1795	0	-899	-4126	4.02	8.04	2	0.41	0.17	0.80	0.00	0.00	19.2
1H	225	--	--	-8067	24	-1795	0	-899	-3352	4.02	8.04	3	0.31	0.05	0.26	0.00	0.00	19.2
1I	225	--	--	-10805	-4669	2328	0	2099	-3962	4.02	8.04	3	0.37	0.13	0.59	0.00	0.00	19.2
1J	225	--	--	-10805	-1357	2328	0	2099	-3516	4.02	8.04	3	0.33	0.06	0.32	0.00	0.00	19.2
1K	225	--	--	-10805	-4669	-2484	0	-1394	-3962	4.02	8.04	3	0.36	0.13	0.59	0.00	0.00	19.2
1L	225	--	--	-10805	-1357	-2484	0	-1394	-3516	4.02	8.04	3	0.31	0.07	0.34	0.00	0.00	19.2
1M	225	--	--	-7923	-4669	2328	0	2099	-3962	4.02	8.04	3	0.41	0.13	0.62	0.00	0.00	19.2
1N	225	--	--	-7923	-1357	2328	0	2099	-3516	4.02	8.04	3	0.36	0.06	0.34	0.00	0.00	19.2
1O	225	--	--	-7923	-4669	-2484	0	-1394	-3962	4.02	8.04	3	0.40	0.13	0.62	0.00	0.00	19.2
1P	225	--	--	-7923	-1357	-2484	0	-1394	-3516	4.02	8.04	3	0.34	0.07	0.36	0.00	0.00	19.2
2	225	--	--	-13432	-4338	-301	0	305	-5403	4.02	8.04	2	0.50	0.12	0.53	0.00	0.00	19.2
7	225	--	--	-13122	-3340	-348	0	315	-5268	4.02	8.04	2	0.48	0.09	0.41	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)      staffe= 2 d      8 / 19.2

1A	263	--	--	-10521	-6050	1638	0	989	-6395	4.02	8.04	2	0.66	0.17	0.71	0.00	0.00	19.2
1B	263	--	--	-10521	24	1638	0	989	-3343	4.02	8.04	3	0.29	0.04	0.23	0.00	0.00	19.2
1C	263	--	--	-10521	-6050	-1795	0	-225	-6395	4.02	8.04	2	0.66	0.17	0.71	0.00	0.00	19.2
1D	263	--	--	-10521	24	-1795	0	-225	-3343	4.02	8.04	3	0.28	0.05	0.25	0.00	0.00	19.2
1E	263	--	--	-7926	-6050	1638	0	989	-6395	4.02	8.04	2	0.70	0.17	0.74	0.00	0.00	19.2
1F	263	--	--	-7926	24	1638	0	989	-3343	4.02	8.04	3	0.32	0.04	0.24	0.00	0.00	19.2
1G	263	--	--	-7926	-6050	-1795	0	-225	-6395	4.02	8.04	2	0.70	0.17	0.74	0.00	0.00	19.2
1H	263	--	--	-7926	24	-1795	0	-225	-3343	4.02	8.04	2	0.31	0.05	0.26	0.00	0.00	19.2
1I	263	--	--	-10664	-4669	2328	0	1226	-5713	4.02	8.04	2	0.58	0.13	0.55	0.00	0.00	19.2
1J	263	--	--	-10664	-1357	2328	0	1226	-4025	4.02	8.04	3	0.37	0.06	0.32	0.00	0.00	19.2
1K	263	--	--	-10664	-4669	-2484	0	-462	-5713	4.02	8.04	2	0.57	0.13	0.55	0.00	0.00	19.2
1L	263	--	--	-10664	-1357	-2484	0	-462	-4025	4.02	8.04	2	0.36	0.07	0.35	0.00	0.00	19.2
1M	263	--	--	-7782	-4669	2328	0	1226	-5713	4.02	8.04	2	0.62	0.13	0.57	0.00	0.00	19.2
1N	263	--	--	-7782	-1357	2328	0	1226	-4025	4.02	8.04	2	0.40	0.06	0.34	0.00	0.00	19.2
1O	263	--	--	-7782	-4669	-2484	0	-462	-5713	4.02	8.04	2	0.62	0.13	0.57	0.00	0.00	19.2
1P	263	--	--	-7782	-1357	-2484	0	-462	-4025	4.02	8.04	2	0.40	0.07	0.37	0.00	0.00	19.2
2	263	--	--	-13249	-4338	-301	0	418	-7030	4.02	8.04	2	0.70	0.12	0.49	0.00	0.00	19.2
7	263	--	--	-12939	-3340	-348	0	445	-6521	4.02	8.04	2	0.64	0.09	0.38	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)      staffe= 2 d      8 / 19.2

1A	300	--	--	-10380	-6050	1638	0	375	-8663	4.02	8.04	2	0.95	0.17	0.66	0.00	0.00	19.2
1B	300	--	--	-10380	24	1638	0	375	-3334	4.02	8.04	3	0.28	0.04	0.23	0.00	0.00	19.2
1C	300	--	--	-10380	-6050	-1795	0	448	-8663	4.02	8.04	2	0.95	0.17	0.66	0.00	0.00	19.2
1D	300	--	--	-10380	24	-1795	0	448	-3334	4.02	8.04	3	0.28	0.05	0.25	0.00	0.00	19.2

1E	300	--	--	-7785	-6050	1638	0	375	-8663	4.02	8.04	2	0.99	0.17	0.68	0.00	0.00	19.2
1F	300	--	--	-7785	24	1638	0	375	-3334	4.02	8.04	2	0.31	0.04	0.24	0.00	0.00	19.2
1G	300	--	--	-7785	-6050	-1795	0	448	-8663	4.02	8.04	2	0.99	0.17	0.68	0.00	0.00	19.2
1H	300	--	--	-7785	24	-1795	0	448	-3334	4.02	8.04	2	0.31	0.05	0.26	0.00	0.00	19.2
1I	300	--	--	-10523	-4669	2328	0	352	-7464	4.02	8.04	2	0.80	0.13	0.51	0.00	0.00	19.2
1J	300	--	--	-10523	-1357	2328	0	352	-4533	4.02	8.04	2	0.43	0.06	0.32	0.00	0.00	19.2
1K	300	--	--	-10523	-4669	-2484	0	470	-7464	4.02	8.04	2	0.80	0.13	0.51	0.00	0.00	19.2
1L	300	--	--	-10523	-1357	-2484	0	470	-4533	4.02	8.04	2	0.43	0.07	0.35	0.00	0.00	19.2
1M	300	--	--	-7641	-4669	2328	0	352	-7464	4.02	8.04	2	0.84	0.13	0.53	0.00	0.00	19.2
1N	300	--	--	-7641	-1357	2328	0	352	-4533	4.02	8.04	2	0.47	0.06	0.34	0.00	0.00	19.2
1O	300	--	--	-7641	-4669	-2484	0	470	-7464	4.02	8.04	2	0.84	0.13	0.53	0.00	0.00	19.2
1P	300	--	--	-7641	-1357	-2484	0	470	-4533	4.02	8.04	2	0.47	0.07	0.37	0.00	0.00	19.2
2	300	--	--	-13066	-4338	-301	0	531	-8656	4.02	8.04	2	0.91	0.12	0.45	0.00	0.00	19.2
7	300	--	--	-12756	-3340	-348	0	576	-7774	4.02	8.04	2	0.81	0.09	0.35	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	338	--	--	-10239	-6050	1638	0	-240	-10932	6.03	12.06	2	0.74	0.17	0.59	0.00	0.00	12.8
1B	338	--	--	-10239	24	1638	0	-240	-3324	6.03	8.04	3	0.24	0.04	0.21	0.00	0.00	12.8
1C	338	--	--	-10239	-6050	-1795	0	1121	-10932	6.03	10.05	2	0.85	0.17	0.62	0.00	0.00	12.8
1D	338	--	--	-10239	24	-1795	0	1121	-3324	6.03	8.04	3	0.26	0.05	0.23	0.00	0.00	12.8
1E	338	--	--	-7644	-6050	1638	0	-240	-10932	6.03	10.05	2	0.88	0.17	0.64	0.00	0.00	12.8
1F	338	--	--	-7644	24	1638	0	-240	-3324	6.03	8.04	3	0.26	0.04	0.22	0.00	0.00	12.8
1G	338	--	--	-7644	-6050	-1795	0	1121	-10932	6.03	10.05	2	0.88	0.17	0.64	0.00	0.00	12.8
1H	338	--	--	-7644	24	-1795	0	1121	-3324	6.03	8.04	3	0.28	0.05	0.24	0.00	0.00	12.8
1I	338	--	--	-10382	-4669	2328	0	-521	-9215	6.03	8.04	2	0.83	0.13	0.51	0.00	0.00	12.8
1J	338	--	--	-10382	-1357	2328	0	-521	-5042	6.03	8.04	3	0.41	0.06	0.29	0.00	0.00	12.8
1K	338	--	--	-10382	-4669	-2484	0	1402	-9215	6.03	8.04	2	0.84	0.13	0.51	0.00	0.00	12.8
1L	338	--	--	-10382	-1357	-2484	0	1402	-5042	6.03	8.04	3	0.42	0.07	0.31	0.00	0.00	12.8
1M	338	--	--	-7500	-4669	2328	0	-521	-9215	6.03	8.04	2	0.87	0.13	0.53	0.00	0.00	12.8
1N	338	--	--	-7500	-1357	2328	0	-521	-5042	6.03	8.04	2	0.44	0.06	0.31	0.00	0.00	12.8
1O	338	--	--	-7500	-4669	-2484	0	1402	-9215	6.03	8.04	2	0.87	0.13	0.53	0.00	0.00	12.8
1P	338	--	--	-7500	-1357	-2484	0	1402	-5042	6.03	8.04	3	0.44	0.07	0.33	0.00	0.00	12.8
2	338	--	--	-12883	-4338	-301	0	644	-10283	6.03	8.04	2	0.92	0.12	0.45	0.00	0.00	12.8
7	338	--	--	-12573	-3340	-348	0	706	-9027	6.03	8.04	2	0.79	0.09	0.38	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 8.04 asup= 8.04 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
 Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	375	--	--	-10098	-6050	1638	0	-855	-13201	6.03	14.07	2	0.80	0.17	0.56	0.00	0.00	12.8
1B	375	--	--	-10098	24	1638	0	-855	-3315	6.03	8.04	3	0.25	0.04	0.21	0.00	0.00	12.8
1C	375	--	--	-10098	-6050	-1795	0	1795	-13201	6.03	12.06	3	0.91	0.17	0.59	0.00	0.00	12.8
1D	375	--	--	-10098	24	-1795	0	1795	-3315	6.03	8.04	3	0.27	0.05	0.23	0.00	0.00	12.8
1E	375	--	--	-7503	-6050	1638	0	-855	-13201	6.03	12.06	2	0.93	0.17	0.61	0.00	0.00	12.8
1F	375	--	--	-7503	24	1638	0	-855	-3315	6.03	8.04	3	0.27	0.04	0.22	0.00	0.00	12.8
1G	375	--	--	-7503	-6050	-1795	0	1795	-13201	6.03	12.06	2	0.93	0.17	0.61	0.00	0.00	12.8
1H	375	--	--	-7503	24	-1795	0	1795	-3315	6.03	8.04	3	0.29	0.05	0.24	0.00	0.00	12.8
1I	375	--	--	-10241	-4669	2328	0	-1394	-10966	6.03	10.05	2	0.86	0.13	0.48	0.00	0.00	12.8
1J	375	--	--	-10241	-1357	2328	0	-1394	-5550	6.03	8.04	3	0.47	0.06	0.29	0.00	0.00	12.8
1K	375	--	--	-10241	-4669	-2484	0	2334	-10966	6.03	10.05	3	0.86	0.13	0.48	0.00	0.00	12.8
1L	375	--	--	-10241	-1357	-2484	0	2334	-5550	6.03	8.04	3	0.49	0.07	0.31	0.00	0.00	12.8
1M	375	--	--	-7359	-4669	2328	0	-1394	-10966	6.03	10.05	2	0.88	0.13	0.50	0.00	0.00	12.8
1N	375	--	--	-7359	-1357	2328	0	-1394	-5550	6.03	8.04	3	0.50	0.06	0.31	0.00	0.00	12.8
1O	375	--	--	-7359	-4669	-2484	0	2334	-10966	6.03	10.05	3	0.89	0.13	0.50	0.00	0.00	12.8
1P	375	--	--	-7359	-1357	-2484	0	2334	-5550	6.03	8.04	3	0.51	0.07	0.33	0.00	0.00	12.8
2	375	--	--	-12700	-4338	-301	0	757	-11910	6.03	10.05	2	0.91	0.12	0.43	0.00	0.00	12.8
7	375	--	--	-12390	-3340	-348	0	836	-10280	6.03	8.04	2	0.92	0.09	0.35	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 10.05 asup= 10.05 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
 Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

#### VERIFICA NODO IN TESTA AL PILASTRO, NODO NUM. 25 NON CONFINATO $\gamma_{Rd}$ : 1.100

##### PROGETTAZIONE IN CAPACITA'

Asse loc. pilastro y nodo ESTERNO: As2(inf)= 6.03, As1(sup)= 6.03, H<sub>jw</sub>= 53.0 cm, b<sub>j</sub>= 45.0 cm, h<sub>jc</sub>= 23.0 cm  
 Asse loc. pilastro z nodo ESTERNO: As2(inf)= 4.02, As1(sup)= 4.02, H<sub>jw</sub>= 21.0 cm, b<sub>j</sub>= 30.0 cm, h<sub>jc</sub>= 43.0 cm

---	FxMin,inf	FxMin,sup	FxMax,sup	FySup	FzSup	Vjbdy	Vjbdz	Vres,y	Vres,z	I.R.compr.	Ashy	Ashz	PASSO	Nota
---	kg					kg		kg		cmq				cm
---	-7359	1	-0	0	0	26425	17616	72456	90308	0.36	6.48	0.13	21.00	

ASTA NUM. 5 NI 6 NF 21 SEZ. Rp B= 0.500 H= 0.300 (pilastro)  
 PIL. NUM. 11  
 armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	αMy	αMz	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST/ AANT	AINF/ ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm				kg			kg*m		cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	--	--	-10458	-2352	-281	0	3121	5673	6.03	8.04	3	0.52	0.07	0.28	0.00	0.00	12.8
1B	0	--	--	-10458	1823	-281	0	3121	-5369	6.03	8.04	3	0.49	0.05	0.23	0.00	0.00	12.8
1C	0	--	--	-10458	-2352	-3755	0	-7268	5673	6.03	8.04	3	0.64	0.10	0.52	0.00	0.00	12.8
1D	0	--	--	-10458	1823	-3755	0	-7268	-5369	6.03	8.04	3	0.62	0.10	0.52	0.00	0.00	12.8
1E	0	--	--	-8782	-2352	-281	0	3121	5673	6.03	8.04	3	0.53	0.07	0.31	0.00	0.00	12.8

1F	0	--	--	-8782	1823	-281	0	3121	-5369	6.03	8.04	3	0.50	0.05	0.24	0.00	0.00	12.8
1G	0	--	--	-8782	-2352	-3755	0	-7268	5673	6.03	8.04	3	0.65	0.10	0.54	0.00	0.00	12.8
1H	0	--	--	-8782	1823	-3755	0	-7268	-5369	6.03	8.04	3	0.63	0.10	0.54	0.00	0.00	12.8
1I	0	--	--	-10846	-1326	566	0	4360	2958	6.03	8.04	3	0.33	0.04	0.14	0.00	0.00	12.8
1J	0	--	--	-10846	798	566	0	4360	-2654	6.03	8.04	3	0.31	0.02	0.09	0.00	0.00	12.8
1K	0	--	--	-10846	-1326	-4602	0	-9562	2958	6.03	8.04	3	0.56	0.12	0.64	0.00	0.00	12.8
1L	0	--	--	-10846	798	-4602	0	-9562	-2654	6.03	8.04	3	0.55	0.12	0.64	0.00	0.00	12.8
1M	0	--	--	-8394	-1326	566	0	4360	2958	6.03	8.04	3	0.34	0.04	0.15	0.00	0.00	12.8
1N	0	--	--	-8394	798	566	0	4360	-2654	6.03	8.04	3	0.32	0.02	0.09	0.00	0.00	12.8
1O	0	--	--	-8394	-1326	-4602	0	-9562	2958	6.03	8.04	3	0.58	0.12	0.67	0.00	0.00	12.8
1P	0	--	--	-8394	798	-4602	0	-9562	-2654	6.03	8.04	3	0.56	0.12	0.67	0.00	0.00	12.8
2	0	--	--	-13910	-343	-4155	0	-5679	199	6.03	8.04	3	0.23	0.11	0.54	0.00	0.00	12.8
7	0	--	--	-13660	386	-3226	0	-4512	-1726	6.03	8.04	3	0.24	0.09	0.42	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	38	--	--	-10317	-2352	-281	0	2172	4791	6.03	8.04	3	0.41	0.07	0.30	0.00	0.00	12.8
1B	38	--	--	-10317	1823	-281	0	2172	-4685	6.03	8.04	3	0.40	0.05	0.23	0.00	0.00	12.8
1C	38	--	--	-10317	-2352	-3755	0	-5860	4791	6.03	8.04	3	0.52	0.10	0.53	0.00	0.00	12.8
1D	38	--	--	-10317	1823	-3755	0	-5860	-4685	6.03	8.04	3	0.52	0.10	0.53	0.00	0.00	12.8
1E	38	--	--	-8642	-2352	-281	0	2172	4791	6.03	8.04	3	0.43	0.07	0.31	0.00	0.00	12.8
1F	38	--	--	-8642	1823	-281	0	2172	-4685	6.03	8.04	3	0.42	0.05	0.24	0.00	0.00	12.8
1G	38	--	--	-8642	-2352	-3755	0	-5860	4791	6.03	8.04	3	0.53	0.10	0.54	0.00	0.00	12.8
1H	38	--	--	-8642	1823	-3755	0	-5860	-4685	6.03	8.04	3	0.53	0.10	0.54	0.00	0.00	12.8
1I	38	--	--	-10705	-1326	566	0	4148	2460	6.03	8.04	3	0.28	0.04	0.14	0.00	0.00	12.8
1J	38	--	--	-10705	798	566	0	4148	-2354	6.03	8.04	3	0.28	0.02	0.09	0.00	0.00	12.8
1K	38	--	--	-10705	-1326	-4602	0	-7836	2460	6.03	8.04	3	0.45	0.12	0.64	0.00	0.00	12.8
1L	38	--	--	-10705	798	-4602	0	-7836	-2354	6.03	8.04	3	0.45	0.12	0.64	0.00	0.00	12.8
1M	38	--	--	-8253	-1326	566	0	4148	2460	6.03	8.04	3	0.30	0.04	0.15	0.00	0.00	12.8
1N	38	--	--	-8253	798	566	0	4148	-2354	6.03	8.04	3	0.29	0.02	0.09	0.00	0.00	12.8
1O	38	--	--	-8253	-1326	-4602	0	-7836	2460	6.03	8.04	3	0.47	0.12	0.67	0.00	0.00	12.8
1P	38	--	--	-8253	798	-4602	0	-7836	-2354	6.03	8.04	3	0.46	0.12	0.67	0.00	0.00	12.8
2	38	--	--	-13727	-343	-4042	0	-4142	70	6.03	8.04	3	0.16	0.11	0.53	0.00	0.00	12.8
7	38	--	--	-13477	386	-3226	0	-3302	-1581	6.03	8.04	3	0.19	0.09	0.43	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	75	--	--	-10177	-2352	-281	0	2277	3909	4.02	8.04	3	0.38	0.07	0.30	0.00	0.00	19.2
1B	75	--	--	-10177	1823	-281	0	2277	-4001	4.02	8.04	3	0.39	0.05	0.23	0.00	0.00	19.2
1C	75	--	--	-10177	-2352	-3755	0	-4452	3909	4.02	8.04	3	0.46	0.10	0.53	0.00	0.00	19.2
1D	75	--	--	-10177	1823	-3755	0	-4452	-4001	4.02	8.04	3	0.47	0.10	0.53	0.00	0.00	19.2
1E	75	--	--	-8501	-2352	-281	0	2277	3909	4.02	8.04	3	0.40	0.07	0.31	0.00	0.00	19.2
1F	75	--	--	-8501	1823	-281	0	2277	-4001	4.02	8.04	3	0.41	0.05	0.24	0.00	0.00	19.2
1G	75	--	--	-8501	-2352	-3755	0	-4452	3909	4.02	8.04	3	0.47	0.10	0.55	0.00	0.00	19.2
1H	75	--	--	-8501	1823	-3755	0	-4452	-4001	4.02	8.04	3	0.48	0.10	0.55	0.00	0.00	19.2
1I	75	--	--	-10565	-1326	566	0	3935	1962	4.02	8.04	3	0.28	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1J	75	--	--	-10565	798	566	0	3935	-2054	4.02	8.04	3	0.29	0.02	0.09	0.00	0.00	19.2
1K	75	--	--	-10565	-1326	-4602	0	-6110	1962	4.02	8.04	3	0.41	0.12	0.64	0.00	0.00	19.2
1L	75	--	--	-10565	798	-4602	0	-6110	-2054	4.02	8.04	3	0.42	0.12	0.64	0.00	0.00	19.2
1M	75	--	--	-8113	-1326	566	0	3935	1962	4.02	8.04	3	0.30	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1N	75	--	--	-8113	798	566	0	3935	-2054	4.02	8.04	3	0.30	0.02	0.10	0.00	0.00	19.2
1O	75	--	--	-8113	-1326	-4602	0	-6110	1962	4.02	8.04	3	0.43	0.13	0.67	0.00	0.00	19.2
1P	75	--	--	-8113	798	-4602	0	-6110	-2054	4.02	8.04	3	0.43	0.13	0.67	0.00	0.00	19.2
2	75	--	--	-13544	-343	-3930	0	-2647	-59	4.02	8.04	3	0.12	0.10	0.52	0.00	0.00	19.2
7	75	--	--	-13294	386	-3226	0	-2093	-1437	4.02	8.04	3	0.15	0.09	0.43	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	113	--	--	-10036	-2352	-281	0	2383	3027	4.02	8.04	3	0.29	0.07	0.30	0.00	0.00	19.2
1B	113	--	--	-10036	1823	-281	0	2383	-3317	4.02	8.04	3	0.32	0.05	0.23	0.00	0.00	19.2
1C	113	--	--	-10036	-2352	-3755	0	-3043	3027	4.02	8.04	3	0.32	0.10	0.53	0.00	0.00	19.2
1D	113	--	--	-10036	1823	-3755	0	-3043	-3317	4.02	8.04	3	0.35	0.10	0.53	0.00	0.00	19.2
1E	113	--	--	-8360	-2352	-281	0	2383	3027	4.02	8.04	3	0.31	0.07	0.31	0.00	0.00	19.2
1F	113	--	--	-8360	1823	-281	0	2383	-3317	4.02	8.04	3	0.34	0.05	0.24	0.00	0.00	19.2
1G	113	--	--	-8360	-2352	-3755	0	-3043	3027	4.02	8.04	3	0.33	0.10	0.55	0.00	0.00	19.2
1H	113	--	--	-8360	1823	-3755	0	-3043	-3317	4.02	8.04	3	0.36	0.10	0.55	0.00	0.00	19.2
1I	113	--	--	-10424	-1326	566	0	3723	1464	4.02	8.04	3	0.24	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1J	113	--	--	-10424	798	566	0	3723	-1755	4.02	8.04	3	0.26	0.02	0.09	0.00	0.00	19.2
1K	113	--	--	-10424	-1326	-4602	0	-4384	1464	4.02	8.04	3	0.28	0.12	0.64	0.00	0.00	19.2
1L	113	--	--	-10424	798	-4602	0	-4384	-1755	4.02	8.04	3	0.30	0.12	0.64	0.00	0.00	19.2
1M	113	--	--	-7972	-1326	566	0	3723	1464	4.02	8.04	3	0.26	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1N	113	--	--	-7972	798	566	0	3723	-1755	4.02	8.04	3	0.27	0.02	0.10	0.00	0.00	19.2
1O	113	--	--	-7972	-1326	-4602	0	-4384	1464	4.02	8.04	3	0.30	0.13	0.68	0.00	0.00	19.2
1P	113	--	--	-7972	798	-4602	0	-4384	-1755	4.02	8.04	3	0.31	0.13	0.68	0.00	0.00	19.2
2	113	--	--	-13361	-343	-3817	0	-1195	-188	4.02	8.04	4	0.07	0.10	0.50	0.00	0.00	19.2
7	113	--	--	-13111	386	-3226	0	-883	-1292	4.02	8.04	4	0.10	0.09	0.43	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	150	--	--	-9896	-2352	-281	0	2488	2145	4.02	8.04	3	0.23	0.07	0.28	0.00	0.00	19.2
1B	150	--	--	-9896	1823	-281	0	2488	-2633	4.02	8.04	3	0.27	0.05	0.24	0.00	0.00	19.2
1C	150	--	--	-9896	-2352	-3755	0	-1635	2145	4.02	8.04	3	0.19	0.10	0.53	0.00	0.00	19.2
1D	150	--	--	-9896	1823	-3755	0	-1635	-2633	4.02	8.04	3	0.23	0.10	0.53	0.00	0.00	19.2
1E	150	--	--	-8220	-2352	-281	0	2488	2145	4.02	8.04	3	0.24	0.07	0.29	0.00	0.00	19.2
1F	150	--	--	-8220	1823	-281	0	2488	-2633	4.02	8.04	3	0.28	0.05	0.24	0.00	0.00	19.2
1G	150	--	--	-8220	-2352	-3755	0	-1635	2145	4.02	8.04	3	0.20	0.10	0.55	0.00	0.00	19.2
1H	150	--	--	-8220	1823	-3755	0	-1635	-2633	4.02	8.04	3	0.24	0.10	0.55	0.00	0.00	19.2
1I	150	--	--	-10284	-1326	566	0	3511	966	4.02	8.04	3	0.20	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1J	150	--	--	-10284	798	566	0	3511	-1455	4.02	8.04	3	0.23	0.02	0.09	0.00	0.00	19.2

1K	150	--	--	-10284	-1326	-4602	0	-2657	966	4.02	8.04	3	0.16	0.12	0.64	0.00	0.00	19.2
1L	150	--	--	-10284	798	-4602	0	-2657	-1455	4.02	8.04	3	0.19	0.12	0.64	0.00	0.00	19.2
1M	150	--	--	-7832	-1326	566	0	3511	966	4.02	8.04	3	0.22	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1N	150	--	--	-7832	798	566	0	3511	-1455	4.02	8.04	3	0.24	0.02	0.10	0.00	0.00	19.2
1O	150	--	--	-7832	-1326	-4602	0	-2657	966	4.02	8.04	3	0.17	0.13	0.68	0.00	0.00	19.2
1P	150	--	--	-7832	798	-4602	0	-2657	-1455	4.02	8.04	3	0.20	0.13	0.68	0.00	0.00	19.2
2	150	--	--	-13178	-343	-3704	0	216	-316	4.02	8.04	5	0.05	0.10	0.49	0.00	0.00	19.2
7	150	--	--	-12928	386	-3226	0	327	-1147	4.02	8.04	4	0.08	0.09	0.43	0.00	0.00	19.2
apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)      staffe= 2 d      8 / 19.2																		
1A	188	--	--	-9755	-2352	-281	0	2594	1263	4.02	8.04	3	0.17	0.07	0.28	0.00	0.00	19.2
1B	188	--	--	-9755	1823	-281	0	2594	-1950	4.02	8.04	3	0.22	0.05	0.22	0.00	0.00	19.2
1C	188	--	--	-9755	-2352	-3755	0	-227	1263	4.02	8.04	3	0.08	0.10	0.53	0.00	0.00	19.2
1D	188	--	--	-9755	1823	-3755	0	-227	-1950	4.02	8.04	3	0.13	0.10	0.53	0.00	0.00	19.2
1E	188	--	--	-8079	-2352	-281	0	2594	1263	4.02	8.04	3	0.18	0.07	0.29	0.00	0.00	19.2
1F	188	--	--	-8079	1823	-281	0	2594	-1950	4.02	8.04	3	0.23	0.05	0.22	0.00	0.00	19.2
1G	188	--	--	-8079	-2352	-3755	0	-227	1263	4.02	8.04	3	0.08	0.10	0.55	0.00	0.00	19.2
1H	188	--	--	-8079	1823	-3755	0	-227	-1950	4.02	8.04	3	0.14	0.10	0.55	0.00	0.00	19.2
1I	188	--	--	-10143	-1326	566	0	3298	469	4.02	8.04	3	0.17	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1J	188	--	--	-10143	798	566	0	3298	-1155	4.02	8.04	3	0.20	0.02	0.09	0.00	0.00	19.2
1K	188	--	--	-10143	-1326	-4602	0	-931	469	4.02	8.04	4	0.06	0.12	0.65	0.00	0.00	19.2
1L	188	--	--	-10143	798	-4602	0	-931	-1155	4.02	8.04	3	0.10	0.12	0.65	0.00	0.00	19.2
1M	188	--	--	-7691	-1326	566	0	3298	469	4.02	8.04	3	0.18	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1N	188	--	--	-7691	798	566	0	3298	-1155	4.02	8.04	3	0.21	0.02	0.10	0.00	0.00	19.2
1O	188	--	--	-7691	-1326	-4602	0	-931	469	4.02	8.04	4	0.06	0.13	0.68	0.00	0.00	19.2
1P	188	--	--	-7691	798	-4602	0	-931	-1155	4.02	8.04	3	0.10	0.13	0.68	0.00	0.00	19.2
2	188	--	--	-12995	-343	-3592	0	1584	-445	4.02	8.04	4	0.09	0.10	0.48	0.00	0.00	19.2
7	188	--	--	-12745	386	-3226	0	1537	-1002	4.02	8.04	3	0.11	0.09	0.43	0.00	0.00	19.2
apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)      staffe= 2 d      8 / 19.2																		
1A	225	--	--	-9614	-2352	-281	0	2699	381	4.02	8.04	3	0.13	0.07	0.28	0.00	0.00	19.2
1B	225	--	--	-9614	1823	-281	0	2699	-1266	4.02	8.04	3	0.18	0.05	0.22	0.00	0.00	19.2
1C	225	--	--	-9614	-2352	-3755	0	1182	381	4.02	8.04	4	0.07	0.10	0.53	0.00	0.00	19.2
1D	225	--	--	-9614	1823	-3755	0	1182	-1266	4.02	8.04	3	0.11	0.10	0.53	0.00	0.00	19.2
1E	225	--	--	-7939	-2352	-281	0	2699	381	4.02	8.04	3	0.14	0.07	0.29	0.00	0.00	19.2
1F	225	--	--	-7939	1823	-281	0	2699	-1266	4.02	8.04	3	0.19	0.05	0.22	0.00	0.00	19.2
1G	225	--	--	-7939	-2352	-3755	0	1182	381	4.02	8.04	3	0.06	0.10	0.55	0.00	0.00	19.2
1H	225	--	--	-7939	1823	-3755	0	1182	-1266	4.02	8.04	3	0.11	0.10	0.55	0.00	0.00	19.2
1I	225	--	--	-10002	-1326	566	0	3086	-29	4.02	8.04	3	0.14	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1J	225	--	--	-10002	798	566	0	3086	-856	4.02	8.04	3	0.17	0.02	0.09	0.00	0.00	19.2
1K	225	--	--	-10002	-1326	-4602	0	795	-29	4.02	8.04	4	0.05	0.12	0.65	0.00	0.00	19.2
1L	225	--	--	-10002	798	-4602	0	795	-856	4.02	8.04	4	0.08	0.12	0.65	0.00	0.00	19.2
1M	225	--	--	-7550	-1326	566	0	3086	-29	4.02	8.04	3	0.15	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1N	225	--	--	-7550	798	566	0	3086	-856	4.02	8.04	3	0.19	0.02	0.10	0.00	0.00	19.2
1O	225	--	--	-7550	-1326	-4602	0	795	-29	4.02	8.04	4	0.04	0.13	0.68	0.00	0.00	19.2
1P	225	--	--	-7550	798	-4602	0	795	-856	4.02	8.04	3	0.07	0.13	0.68	0.00	0.00	19.2
2	225	--	--	-12812	-343	-3479	0	2910	-574	4.02	8.04	3	0.14	0.09	0.46	0.00	0.00	19.2
7	225	--	--	-12562	386	-3226	0	2746	-858	4.02	8.04	3	0.15	0.09	0.43	0.00	0.00	19.2
apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)      staffe= 2 d      8 / 19.2																		
1A	263	--	--	-9474	-2352	-281	0	2805	-501	4.02	8.04	3	0.14	0.07	0.28	0.00	0.00	19.2
1B	263	--	--	-9474	1823	-281	0	2805	-582	4.02	8.04	3	0.15	0.05	0.22	0.00	0.00	19.2
1C	263	--	--	-9474	-2352	-3755	0	2590	-501	4.02	8.04	3	0.13	0.10	0.53	0.00	0.00	19.2
1D	263	--	--	-9474	1823	-3755	0	2590	-582	4.02	8.04	3	0.13	0.10	0.53	0.00	0.00	19.2
1E	263	--	--	-7798	-2352	-281	0	2805	-501	4.02	8.04	3	0.15	0.07	0.29	0.00	0.00	19.2
1F	263	--	--	-7798	1823	-281	0	2805	-582	4.02	8.04	3	0.15	0.05	0.22	0.00	0.00	19.2
1G	263	--	--	-7798	-2352	-3755	0	2590	-501	4.02	8.04	3	0.14	0.10	0.55	0.00	0.00	19.2
1H	263	--	--	-7798	1823	-3755	0	2590	-582	4.02	8.04	3	0.14	0.10	0.55	0.00	0.00	19.2
1I	263	--	--	-9862	-1326	566	0	2873	-527	4.02	8.04	3	0.15	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1J	263	--	--	-9862	798	566	0	2873	-556	4.02	8.04	3	0.15	0.02	0.09	0.00	0.00	19.2
1K	263	--	--	-9862	-1326	-4602	0	2521	-527	4.02	8.04	3	0.13	0.12	0.65	0.00	0.00	19.2
1L	263	--	--	-9862	798	-4602	0	2521	-556	4.02	8.04	3	0.13	0.12	0.65	0.00	0.00	19.2
1M	263	--	--	-7410	-1326	566	0	2873	-527	4.02	8.04	3	0.16	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1N	263	--	--	-7410	798	566	0	2873	-556	4.02	8.04	3	0.16	0.02	0.10	0.00	0.00	19.2
1O	263	--	--	-7410	-1326	-4602	0	2521	-527	4.02	8.04	3	0.14	0.13	0.68	0.00	0.00	19.2
1P	263	--	--	-7410	798	-4602	0	2521	-556	4.02	8.04	3	0.14	0.13	0.68	0.00	0.00	19.2
2	263	--	--	-12629	-343	-3366	0	4193	-703	4.02	8.04	3	0.22	0.09	0.45	0.00	0.00	19.2
7	263	--	--	-12379	386	-3226	0	3956	-713	4.02	8.04	3	0.21	0.09	0.43	0.00	0.00	19.2
apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)      staffe= 2 d      8 / 19.2																		
1A	300	--	--	-9333	-2352	-281	0	2910	-1383	4.02	8.04	3	0.20	0.07	0.28	0.00	0.00	19.2
1B	300	--	--	-9333	1823	-281	0	2910	102	4.02	8.04	3	0.14	0.05	0.22	0.00	0.00	19.2
1C	300	--	--	-9333	-2352	-3755	0	3998	-1383	4.02	8.04	3	0.26	0.10	0.54	0.00	0.00	19.2
1D	300	--	--	-9333	1823	-3755	0	3998	102	4.02	8.04	3	0.20	0.10	0.54	0.00	0.00	19.2
1E	300	--	--	-7657	-2352	-281	0	2910	-1383	4.02	8.04	3	0.21	0.07	0.29	0.00	0.00	19.2
1F	300	--	--	-7657	1823	-281	0	2910	102	4.02	8.04	3	0.14	0.05	0.22	0.00	0.00	19.2
1G	300	--	--	-7657	-2352	-3755	0	3998	-1383	4.02	8.04	3	0.27	0.10	0.55	0.00	0.00	19.2
1H	300	--	--	-7657	1823	-3755	0	3998	102	4.02	8.04	3	0.22	0.10	0.55	0.00	0.00	19.2
1I	300	--	--	-9721	-1326	566	0	2661	-1025	4.02	8.04	3	0.16	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1J	300	--	--	-9721	798	566	0	2661	-256	4.02	8.04	3	0.12	0.02	0.09	0.00	0.00	19.2
1K	300	--	--	-9721	-1326	-4602	0	4247	-1025	4.02	8.04	3	0.25	0.1				

7	300	--	--	-12196	386	-3226	0	5166	-568	4.02	8.04	3	0.27	0.09	0.44	0.00	0.00	19.2
apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2																		
1A	338	--	--	-9193	-2352	-281	0	3016	-2265	6.03	8.04	3	0.23	0.07	0.28	0.00	0.00	12.8
1B	338	--	--	-9193	1823	-281	0	3016	786	6.03	8.04	3	0.14	0.05	0.20	0.00	0.00	12.8
1C	338	--	--	-9193	-2352	-3755	0	5407	-2265	6.03	8.04	3	0.33	0.10	0.54	0.00	0.00	12.8
1D	338	--	--	-9193	1823	-3755	0	5407	786	6.03	8.04	3	0.26	0.10	0.54	0.00	0.00	12.8
1E	338	--	--	-7517	-2352	-281	0	3016	-2265	6.03	8.04	3	0.24	0.07	0.27	0.00	0.00	12.8
1F	338	--	--	-7517	1823	-281	0	3016	786	6.03	8.04	3	0.15	0.05	0.21	0.00	0.00	12.8
1G	338	--	--	-7517	-2352	-3755	0	5407	-2265	6.03	8.04	3	0.34	0.10	0.56	0.00	0.00	12.8
1H	338	--	--	-7517	1823	-3755	0	5407	786	6.03	8.04	3	0.27	0.10	0.56	0.00	0.00	12.8
1I	338	--	--	-9581	-1326	566	0	2449	-1522	6.03	8.04	3	0.16	0.04	0.15	0.00	0.00	12.8
1J	338	--	--	-9581	798	566	0	2449	44	6.03	8.04	3	0.09	0.02	0.09	0.00	0.00	12.8
1K	338	--	--	-9581	-1326	-4602	0	5974	-1522	6.03	8.04	3	0.32	0.12	0.65	0.00	0.00	12.8
1L	338	--	--	-9581	798	-4602	0	5974	44	6.03	8.04	3	0.27	0.12	0.65	0.00	0.00	12.8
1M	338	--	--	-7129	-1326	566	0	2449	-1522	6.03	8.04	3	0.17	0.04	0.15	0.00	0.00	12.8
1N	338	--	--	-7129	798	566	0	2449	44	6.03	8.04	3	0.10	0.02	0.09	0.00	0.00	12.8
1O	338	--	--	-7129	-1326	-4602	0	5974	-1522	6.03	8.04	3	0.33	0.13	0.69	0.00	0.00	12.8
1P	338	--	--	-7129	798	-4602	0	5974	44	6.03	8.04	3	0.29	0.13	0.69	0.00	0.00	12.8
2	338	--	--	-12263	-343	-3141	0	6633	-960	6.03	8.04	3	0.31	0.08	0.42	0.00	0.00	12.8
7	338	--	--	-12013	386	-3226	0	6375	-424	6.03	8.04	3	0.28	0.09	0.44	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
 Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	375	--	--	-9052	-2352	-281	0	3121	-3147	6.03	8.04	3	0.30	0.07	0.31	0.00	0.00	12.8
1B	375	--	--	-9052	1823	-281	0	3121	1470	6.03	8.04	3	0.19	0.05	0.20	0.00	0.00	12.8
1C	375	--	--	-9052	-2352	-3755	0	6815	-3147	6.03	8.04	3	0.45	0.10	0.54	0.00	0.00	12.8
1D	375	--	--	-9052	1823	-3755	0	6815	1470	6.03	8.04	3	0.36	0.10	0.54	0.00	0.00	12.8
1E	375	--	--	-7376	-2352	-281	0	3121	-3147	6.03	8.04	3	0.31	0.07	0.32	0.00	0.00	12.8
1F	375	--	--	-7376	1823	-281	0	3121	1470	6.03	8.04	3	0.19	0.05	0.21	0.00	0.00	12.8
1G	375	--	--	-7376	-2352	-3755	0	6815	-3147	6.03	8.04	3	0.46	0.10	0.56	0.00	0.00	12.8
1H	375	--	--	-7376	1823	-3755	0	6815	1470	6.03	8.04	3	0.37	0.10	0.56	0.00	0.00	12.8
1I	375	--	--	-9440	-1326	566	0	2236	-2020	6.03	8.04	3	0.18	0.04	0.15	0.00	0.00	12.8
1J	375	--	--	-9440	798	566	0	2236	343	6.03	8.04	3	0.09	0.02	0.09	0.00	0.00	12.8
1K	375	--	--	-9440	-1326	-4602	0	7700	-2020	6.03	8.04	3	0.43	0.12	0.66	0.00	0.00	12.8
1L	375	--	--	-9440	798	-4602	0	7700	343	6.03	8.04	3	0.37	0.12	0.66	0.00	0.00	12.8
1M	375	--	--	-6988	-1326	566	0	2236	-2020	6.03	8.04	3	0.20	0.04	0.15	0.00	0.00	12.8
1N	375	--	--	-6988	798	566	0	2236	343	6.03	8.04	3	0.09	0.02	0.09	0.00	0.00	12.8
1O	375	--	--	-6988	-1326	-4602	0	7700	-2020	6.03	8.04	3	0.45	0.13	0.69	0.00	0.00	12.8
1P	375	--	--	-6988	798	-4602	0	7700	343	6.03	8.04	3	0.39	0.13	0.69	0.00	0.00	12.8
2	375	--	--	-12080	-343	-3028	0	7790	-1089	6.03	8.04	3	0.38	0.08	0.41	0.00	0.00	12.8
7	375	--	--	-11830	386	-3226	0	7585	-279	6.03	8.04	3	0.35	0.09	0.44	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
 Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

#### VERIFICA NODO IN TESTA AL PILASTRO, NODO NUM. 21 NON CONFINATO γ<sub>Rd</sub>: 1.100

##### PROGETTAZIONE IN CAPACITA'

Asse loc. pilastro y nodo ESTERNO: As<sub>2</sub>(inf)= 6.03, As<sub>1</sub>(sup)= 6.03, H<sub>jw</sub>= 21.0 cm, b<sub>j</sub>= 50.0 cm, h<sub>jc</sub>= 23.0 cm  
 Asse loc. pilastro z nodo ESTERNO: As<sub>2</sub>(inf)= 4.02, As<sub>1</sub>(sup)= 6.03, H<sub>jw</sub>= 33.0 cm, b<sub>j</sub>= 30.0 cm, h<sub>jc</sub>= 43.0 cm

FxMin,inf	FxMin,sup	FxMax,sup	FySup	FzSup	Vjbdy	Vjbdz	Vres,y	Vres,z	I.R.compr.	Ashy	Ashz	PASSO	Nota
kg					kg		kg			cmq		cm	
-6988	1	-0	0	0	26425	26425	80507	90308	0.33	6.48	4.32	9.44	

#### L E G E N D A

Prima asta	Ultima asta	Nome disegno	Descrizione disegno
3	5	DONORATICO-BLOCCO A 0001_IPl.YPI	

Lavoro: **DONORATICO-BLOCCO A** Intestazione lavoro: **MasterSap 2020**  
 Elemento: **PILASTRO** Gruppo: **1** Tabella: **pilastri centrali**  
 Descrizione: **pilastri aule**

Rck: **300.00** kg/cm<sup>2</sup> fyk: **4580.0** kg/cm<sup>2</sup> γRd: **1.300** Copriferro di calcolo: **3.5** cm Copriferro di disegno: **3.5** cm  
 Verifica in ottemperanza alle NTC2018 Diametro staffe: **10** mm Numero braccia: **2**  
 ρ min.: **1.000** % Passo max. armatura longitudinale: **50.0** cm

**ASTA NUM. 6** NI 7 NF 20 SEZ. Rp B= 0.500 H= 0.300 (pilastro)

**PIL. NUM. 12**

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	αMy	αMz	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST/ AANT	AINF/ ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm				kg			kg*m		cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	--	--	-22691	-2889	-3305	0	-10030	6660	8.29	10.30	3	0.68	0.10	0.35	0.00	0.00	12.8
1B	0	--	--	-22691	2462	-3305	0	-10030	-6031	8.29	10.30	3	0.64	0.10	0.35	0.00	0.00	12.8
1C	0	--	--	-22691	-2889	-6911	0	-15130	6660	8.29	10.30	3	0.86	0.20	0.73	0.00	0.00	12.8
1D	0	--	--	-22691	2462	-6911	0	-15130	-6031	8.29	10.30	3	0.83	0.20	0.73	0.00	0.00	12.8
1E	0	--	--	-20889	-2889	-3305	0	-10030	6660	8.29	10.30	3	0.68	0.10	0.36	0.00	0.00	12.8
1F	0	--	--	-20889	2462	-3305	0	-10030	-6031	8.29	10.30	3	0.65	0.10	0.36	0.00	0.00	12.8
1G	0	--	--	-20889	-2889	-6911	0	-15130	6660	8.29	10.30	3	0.87	0.21	0.75	0.00	0.00	12.8
1H	0	--	--	-20889	2462	-6911	0	-15130	-6031	8.29	10.30	3	0.83	0.21	0.75	0.00	0.00	12.8
1I	0	--	--	-23335	-1531	-1903	0	8044	3484	8.29	10.30	3	0.42	0.06	0.20	0.00	0.00	12.8
1J	0	--	--	-23335	1104	-1903	0	8044	-2855	8.29	10.30	3	0.39	0.06	0.20	0.00	0.00	12.8
1K	0	--	--	-23335	-1531	-8313	0	-17116	3484	8.29	10.30	3	0.78	0.25	0.87	0.00	0.00	12.8
1L	0	--	--	-23335	1104	-8313	0	-17116	-2855	8.29	10.30	3	0.76	0.25	0.87	0.00	0.00	12.8
1M	0	--	--	-20245	-1531	-1903	0	8044	3484	8.29	10.30	3	0.43	0.06	0.21	0.00	0.00	12.8
1N	0	--	--	-20245	1104	-1903	0	8044	-2855	8.29	10.30	3	0.40	0.06	0.21	0.00	0.00	12.8
1O	0	--	--	-20245	-1531	-8313	0	-17116	3484	8.29	10.30	3	0.80	0.25	0.91	0.00	0.00	12.8
1P	0	--	--	-20245	1104	-8313	0	-17116	-2855	8.29	10.30	3	0.77	0.25	0.91	0.00	0.00	12.8
2	0	--	--	-31730	-337	-9724	0	-12510	526	8.29	10.30	3	0.46	0.28	0.91	0.00	0.00	12.8
7	0	--	--	-31360	636	-7513	0	-9640	-1751	8.29	10.30	3	0.39	0.21	0.70	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
 Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	63	--	--	-22456	-2889	-3305	0	-298	4852	8.29	10.30	3	0.29	0.10	0.35	0.00	0.00	12.8
1B	63	--	--	-22456	2462	-3305	0	-298	-4489	8.29	10.30	3	0.27	0.10	0.33	0.00	0.00	12.8
1C	63	--	--	-22456	-2889	-6911	0	-6466	4852	8.29	10.30	3	0.45	0.20	0.73	0.00	0.00	12.8
1D	63	--	--	-22456	2462	-6911	0	-6466	-4489	8.29	10.30	3	0.43	0.20	0.73	0.00	0.00	12.8
1E	63	--	--	-20654	-2889	-3305	0	-298	4852	8.29	10.30	3	0.29	0.10	0.34	0.00	0.00	12.8
1F	63	--	--	-20654	2462	-3305	0	-298	-4489	8.29	10.30	3	0.27	0.10	0.34	0.00	0.00	12.8
1G	63	--	--	-20654	-2889	-6911	0	-6466	4852	8.29	10.30	3	0.45	0.21	0.75	0.00	0.00	12.8
1H	63	--	--	-20654	2462	-6911	0	-6466	-4489	8.29	10.30	3	0.43	0.21	0.75	0.00	0.00	12.8
1I	63	--	--	-23100	-1531	-1903	0	2099	2522	8.29	10.30	4	0.20	0.06	0.19	0.00	0.00	12.8
1J	63	--	--	-23100	1104	-1903	0	2099	-2159	8.29	10.30	4	0.18	0.06	0.19	0.00	0.00	12.8
1K	63	--	--	-23100	-1531	-8313	0	-8862	2522	8.29	10.30	3	0.40	0.25	0.87	0.00	0.00	12.8
1L	63	--	--	-23100	1104	-8313	0	-8862	-2159	8.29	10.30	3	0.39	0.25	0.87	0.00	0.00	12.8
1M	63	--	--	-20010	-1531	-1903	0	2099	2522	8.29	10.30	3	0.19	0.06	0.20	0.00	0.00	12.8
1N	63	--	--	-20010	1104	-1903	0	2099	-2159	8.29	10.30	3	0.18	0.06	0.20	0.00	0.00	12.8
1O	63	--	--	-20010	-1531	-8313	0	-8862	2522	8.29	10.30	3	0.41	0.25	0.92	0.00	0.00	12.8
1P	63	--	--	-20010	1104	-8313	0	-8862	-2159	8.29	10.30	3	0.39	0.25	0.92	0.00	0.00	12.8
2	63	--	--	-31425	-337	-9324	0	-6557	316	8.29	10.30	4	0.25	0.27	0.87	0.00	0.00	12.8
7	63	--	--	-31055	636	-7513	0	-4945	-1353	8.29	10.30	4	0.23	0.21	0.71	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
 Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	125	--	--	-22221	-2889	-3305	0	1768	3043	6.28	8.29	3	0.24	0.10	0.35	0.00	0.00	19.2
1B	125	--	--	-22221	2462	-3305	0	1768	-2948	6.28	8.29	3	0.24	0.10	0.35	0.00	0.00	19.2
1C	125	--	--	-22221	-2889	-6911	0	-2146	3043	6.28	8.29	3	0.26	0.20	0.74	0.00	0.00	19.2
1D	125	--	--	-22221	2462	-6911	0	-2146	-2948	6.28	8.29	3	0.25	0.20	0.74	0.00	0.00	19.2
1E	125	--	--	-20419	-2889	-3305	0	1768	3043	6.28	8.29	3	0.25	0.10	0.36	0.00	0.00	19.2
1F	125	--	--	-20419	2462	-3305	0	1768	-2948	6.28	8.29	3	0.24	0.10	0.36	0.00	0.00	19.2
1G	125	--	--	-20419	-2889	-6911	0	-2146	3043	6.28	8.29	3	0.26	0.21	0.76	0.00	0.00	19.2
1H	125	--	--	-20419	2462	-6911	0	-2146	-2948	6.28	8.29	3	0.25	0.21	0.76	0.00	0.00	19.2
1I	125	--	--	-22865	-1531	-1903	0	3288	1559	6.28	8.29	4	0.21	0.06	0.20	0.00	0.00	19.2
1J	125	--	--	-22865	1104	-1903	0	3288	-1464	6.28	8.29	4	0.20	0.06	0.20	0.00	0.00	19.2
1K	125	--	--	-22865	-1531	-8313	0	-3667	1559	6.28	8.29	3	0.22	0.25	0.88	0.00	0.00	19.2
1L	125	--	--	-22865	1104	-8313	0	-3667	-1464	6.28	8.29	3	0.22	0.25	0.88	0.00	0.00	19.2
1M	125	--	--	-19775	-1531	-1903	0	3288	1559	6.28	8.29	3	0.21	0.06	0.21	0.00	0.00	19.2
1N	125	--	--	-19775	1104	-1903	0	3288	-1464	6.28	8.29	3	0.20	0.06	0.21	0.00	0.00	19.2
1O	125	--	--	-19775	-1531	-8313	0	-3667	1559	6.28	8.29	3	0.22	0.25	0.92	0.00	0.00	19.2
1P	125	--	--	-19775	1104	-8313	0	-3667	-1464	6.28	8.29	3	0.22	0.25	0.92	0.00	0.00	19.2
2	125	--	--	-31120	-337	-8924	0	-853	105	6.28	8.29	6	0.13	0.25	0.84	0.00	0.00	19.2
7	125	--	--	-30750	636	-7513	0	-250	-956	6.28	8.29	5	0.14	0.21	0.71	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	188	--	--	-21986	-2889	-3305	0	3833	1235	6.28	8.29	3	0.21	0.10	0.35	0.00	0.00	19.2
1B	188	--	--	-21986	2462	-3305	0	3833	-1406	6.28	8.29	3	0.22	0.10	0.35	0.00	0.00	19.2
1C	188	--	--	-21986	-2889	-6911	0	2173	1235	6.28	8.29	4	0.16	0.20	0.74	0.00	0.00	19.2
1D	188	--	--	-21986	2462	-6911	0	2173	-1406	6.28	8.29	4	0.17	0.20	0.74	0.00	0.00	19.2
1E	188	--	--	-20184	-2889	-3305	0	3833	1235	6.28	8.29	3	0.21	0.10	0.36	0.00	0.00	19.2
1F	188	--	--	-20184	2462	-3305	0	3833	-1406	6.28	8.29	3	0.22	0.10	0.36	0.00	0.00	19.2
1G	188	--	--	-20184	-2889	-6911	0	2173	1235	6.28	8.29	4	0.16	0.21	0.76	0.00	0.00	19.2

1H	188	--	--	-20184	2462	-6911	0	2173	-1406	6.28	8.29	4	0.16	0.21	0.76	0.00	0.00	19.2
1I	188	--	--	-22630	-1531	-1903	0	4477	597	6.28	8.29	3	0.21	0.06	0.20	0.00	0.00	19.2
1J	188	--	--	-22630	1104	-1903	0	4477	-769	6.28	8.29	3	0.21	0.06	0.20	0.00	0.00	19.2
1K	188	--	--	-22630	-1531	-8313	0	1529	597	6.28	8.29	4	0.12	0.25	0.88	0.00	0.00	19.2
1L	188	--	--	-22630	1104	-8313	0	1529	-769	6.28	8.29	4	0.13	0.25	0.88	0.00	0.00	19.2
1M	188	--	--	-19540	-1531	-1903	0	4477	597	6.28	8.29	3	0.21	0.06	0.21	0.00	0.00	19.2
1N	188	--	--	-19540	1104	-1903	0	4477	-769	6.28	8.29	3	0.22	0.06	0.21	0.00	0.00	19.2
1O	188	--	--	-19540	-1531	-8313	0	1529	597	6.28	8.29	4	0.11	0.25	0.92	0.00	0.00	19.2
1P	188	--	--	-19540	1104	-8313	0	1529	-769	6.28	8.29	4	0.12	0.25	0.92	0.00	0.00	19.2
2	188	--	--	-30815	-337	-8524	0	4600	-106	6.28	8.29	4	0.22	0.24	0.81	0.00	0.00	19.2
7	188	--	--	-30445	636	-7513	0	4445	-558	6.28	8.29	4	0.22	0.22	0.71	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	250	--	--	-21751	-2889	-3305	0	5899	-574	6.28	8.29	3	0.27	0.10	0.35	0.00	0.00	19.2
1B	250	--	--	-21751	2462	-3305	0	5899	135	6.28	8.29	3	0.25	0.10	0.35	0.00	0.00	19.2
1C	250	--	--	-21751	-2889	-6911	0	6492	-574	6.28	8.29	3	0.29	0.21	0.74	0.00	0.00	19.2
1D	250	--	--	-21751	2462	-6911	0	6492	135	6.28	8.29	3	0.28	0.21	0.74	0.00	0.00	19.2
1E	250	--	--	-19949	-2889	-3305	0	5899	-574	6.28	8.29	3	0.27	0.10	0.36	0.00	0.00	19.2
1F	250	--	--	-19949	2462	-3305	0	5899	135	6.28	8.29	3	0.26	0.10	0.36	0.00	0.00	19.2
1G	250	--	--	-19949	-2889	-6911	0	6492	-574	6.28	8.29	3	0.30	0.21	0.76	0.00	0.00	19.2
1H	250	--	--	-19949	2462	-6911	0	6492	135	6.28	8.29	3	0.29	0.21	0.76	0.00	0.00	19.2
1I	250	--	--	-22395	-1531	-1903	0	5666	-365	6.28	8.29	3	0.25	0.06	0.20	0.00	0.00	19.2
1J	250	--	--	-22395	1104	-1903	0	5666	-74	6.28	8.29	3	0.24	0.06	0.20	0.00	0.00	19.2
1K	250	--	--	-22395	-1531	-8313	0	6725	-365	6.28	8.29	3	0.30	0.25	0.88	0.00	0.00	19.2
1L	250	--	--	-22395	1104	-8313	0	6725	-74	6.28	8.29	3	0.29	0.25	0.88	0.00	0.00	19.2
1M	250	--	--	-19305	-1531	-1903	0	5666	-365	6.28	8.29	3	0.25	0.06	0.21	0.00	0.00	19.2
1N	250	--	--	-19305	1104	-1903	0	5666	-74	6.28	8.29	3	0.25	0.06	0.21	0.00	0.00	19.2
1O	250	--	--	-19305	-1531	-8313	0	6725	-365	6.28	8.29	3	0.31	0.25	0.93	0.00	0.00	19.2
1P	250	--	--	-19305	1104	-8313	0	6725	-74	6.28	8.29	3	0.30	0.25	0.93	0.00	0.00	19.2
2	250	--	--	-30510	-337	-8124	0	9803	-317	6.28	8.29	3	0.44	0.23	0.77	0.00	0.00	19.2
7	250	--	--	-30140	636	-7513	0	9140	-161	6.28	8.29	3	0.40	0.22	0.72	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	313	--	--	-21516	-2889	-3305	0	7964	-2382	8.29	10.30	3	0.37	0.10	0.36	0.00	0.00	12.8
1B	313	--	--	-21516	2462	-3305	0	7964	1676	8.29	10.30	3	0.33	0.10	0.36	0.00	0.00	12.8
1C	313	--	--	-21516	-2889	-6911	0	10811	-2382	8.29	10.30	3	0.47	0.21	0.74	0.00	0.00	12.8
1D	313	--	--	-21516	2462	-6911	0	10811	1676	8.29	10.30	3	0.45	0.21	0.74	0.00	0.00	12.8
1E	313	--	--	-19714	-2889	-3305	0	7964	-2382	8.29	10.30	3	0.37	0.10	0.37	0.00	0.00	12.8
1F	313	--	--	-19714	2462	-3305	0	7964	1676	8.29	10.30	3	0.34	0.10	0.37	0.00	0.00	12.8
1G	313	--	--	-19714	-2889	-6911	0	10811	-2382	8.29	10.30	3	0.48	0.21	0.76	0.00	0.00	12.8
1H	313	--	--	-19714	2462	-6911	0	10811	1676	8.29	10.30	3	0.45	0.21	0.76	0.00	0.00	12.8
1I	313	--	--	-22160	-1531	-1903	0	6855	-1328	8.29	10.30	3	0.28	0.06	0.20	0.00	0.00	12.8
1J	313	--	--	-22160	1104	-1903	0	6855	622	8.29	10.30	3	0.25	0.06	0.20	0.00	0.00	12.8
1K	313	--	--	-22160	-1531	-8313	0	11920	-1328	8.29	10.30	3	0.48	0.25	0.89	0.00	0.00	12.8
1L	313	--	--	-22160	1104	-8313	0	11920	622	8.29	10.30	3	0.46	0.25	0.89	0.00	0.00	12.8
1M	313	--	--	-19070	-1531	-1903	0	6855	-1328	8.29	10.30	3	0.28	0.06	0.21	0.00	0.00	12.8
1N	313	--	--	-19070	1104	-1903	0	6855	622	8.29	10.30	3	0.26	0.06	0.21	0.00	0.00	12.8
1O	313	--	--	-19070	-1531	-8313	0	11920	-1328	8.29	10.30	3	0.49	0.25	0.93	0.00	0.00	12.8
1P	313	--	--	-19070	1104	-8313	0	11920	622	8.29	10.30	3	0.47	0.25	0.93	0.00	0.00	12.8
2	313	--	--	-30205	-337	-7724	0	14757	-527	8.29	10.30	3	0.55	0.22	0.74	0.00	0.00	12.8
7	313	--	--	-29835	636	-7513	0	13835	237	8.29	10.30	3	0.51	0.22	0.72	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	375	--	--	-21281	-2889	-3305	0	10030	-4191	8.29	10.30	3	0.54	0.10	0.36	0.00	0.00	12.8
1B	375	--	--	-21281	2462	-3305	0	10030	3218	8.29	10.30	3	0.49	0.10	0.36	0.00	0.00	12.8
1C	375	--	--	-21281	-2889	-6911	0	15130	-4191	8.29	10.30	3	0.73	0.21	0.75	0.00	0.00	12.8
1D	375	--	--	-21281	2462	-6911	0	15130	3218	8.29	10.30	3	0.69	0.21	0.75	0.00	0.00	12.8
1E	375	--	--	-19479	-2889	-3305	0	10030	-4191	8.29	10.30	3	0.55	0.10	0.37	0.00	0.00	12.8
1F	375	--	--	-19479	2462	-3305	0	10030	3218	8.29	10.30	3	0.49	0.10	0.37	0.00	0.00	12.8
1G	375	--	--	-19479	-2889	-6911	0	15130	-4191	8.29	10.30	3	0.74	0.21	0.77	0.00	0.00	12.8
1H	375	--	--	-19479	2462	-6911	0	15130	3218	8.29	10.30	3	0.70	0.21	0.77	0.00	0.00	12.8
1I	375	--	--	-21925	-1531	-1903	0	8044	-2290	8.29	10.30	3	0.37	0.06	0.20	0.00	0.00	12.8
1J	375	--	--	-21925	1104	-1903	0	8044	1317	8.29	10.30	3	0.32	0.06	0.20	0.00	0.00	12.8
1K	375	--	--	-21925	-1531	-8313	0	17116	-2290	8.29	10.30	3	0.74	0.25	0.89	0.00	0.00	12.8
1L	375	--	--	-21925	1104	-8313	0	17116	1317	8.29	10.30	3	0.71	0.25	0.89	0.00	0.00	12.8
1M	375	--	--	-18835	-1531	-1903	0	8044	-2290	8.29	10.30	3	0.37	0.06	0.21	0.00	0.00	12.8
1N	375	--	--	-18835	1104	-1903	0	8044	1317	8.29	10.30	3	0.33	0.06	0.21	0.00	0.00	12.8
1O	375	--	--	-18835	-1531	-8313	0	17116	-2290	8.29	10.30	3	0.75	0.25	0.93	0.00	0.00	12.8
1P	375	--	--	-18835	1104	-8313	0	17116	1317	8.29	10.30	3	0.73	0.25	0.93	0.00	0.00	12.8
2	375	--	--	-29900	-337	-7324	0	19460	-738	8.29	10.30	3	0.77	0.21	0.70	0.00	0.00	12.8
7	375	--	--	-29530	636	-7513	0	18530	634	8.29	10.30	3	0.72	0.22	0.72	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

**VERIFICA NODO IN TESTA AL PILASTRO, NODO NUM. 20 NON CONFINATO      γ<sub>Rd</sub>: 1.100**

**PROGETTAZIONE IN CAPACITA'**

Asse loc. pilastro y nodo INTERNO: As<sub>2</sub>(inf)= 6.03, As<sub>1</sub>(sup)= 8.04, H<sub>jw</sub>= 21.0 cm, b<sub>j</sub>= 50.0 cm, h<sub>jc</sub>= 23.0 cm  
Asse loc. pilastro z nodo ESTERNO: As<sub>2</sub>(inf)= 11.44, As<sub>1</sub>(sup)= 12.32, H<sub>jw</sub>= 48.0 cm, b<sub>j</sub>= 55.0 cm, h<sub>jc</sub>= 43.0 cm

---	FxMin,inf	FxMin,sup	FxMax,sup	FySup	FzSup	Vjbdy	Vjbdz	Vres,y	Vres,z	I.R.compr.	Ashy	Ashz	PASSO	Nota
---	kg					kg		kg			cmq		cm	
---														
---														

-18835	1	-0	0	0	61658	53950	100634	165564	0.61	15.48	11.68	5.35
--------	---	----	---	---	-------	-------	--------	--------	------	-------	-------	------

## L E G E N D A

Prima asta	Ultima asta	Nome disegno	Descrizione disegno
6	6	DONORATICO-BLOCCO A 0001_IPl.YPI	

Lavoro: **DONORATICO-BLOCCO A** Intestazione lavoro: **MasterSap 2020**Elemento: **PILASTRO** Gruppo: **1** Tabella: **PILASTRI F20**Descrizione: **pilastri aule**Rck: **350.00** kg/cm<sup>2</sup> fyk: **4580.0** kg/cm<sup>2</sup> γRd: **1.300** Copriferro di calcolo: **3.5** cm Copriferro di disegno: **3.5** cmVerifica in ottemperanza alle NTC2018 Diametro staffe: **10** mm Numero braccia: **2**ρ min.: **1.000** % Passo max. armatura longitudinale: **50.0** cm**ASTA NUM. 7** NI 10 NF 17 SEZ. Rp B= 0.600 H= 0.300 (pilastro)**PIL. NUM. 13**

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	αMy	αMz	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST/ AANT	AINF/ ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm				kg			kg*m		cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	--	--	-37198	-2673	1102	0	4321	7096	8.29	10.30	3	0.42	0.06	0.20	0.00	0.00	12.8
1B	0	--	--	-37198	2478	1102	0	4321	-7765	8.29	10.30	3	0.45	0.05	0.19	0.00	0.00	12.8
1C	0	--	--	-37198	-2673	-4526	0	-10467	7096	8.29	10.30	3	0.54	0.09	0.36	0.00	0.00	12.8
1D	0	--	--	-37198	2478	-4526	0	-10467	-7765	8.29	10.30	3	0.58	0.09	0.36	0.00	0.00	12.8
1E	0	--	--	-30482	-2673	1102	0	4321	7096	8.29	10.30	3	0.43	0.06	0.22	0.00	0.00	12.8
1F	0	--	--	-30482	2478	1102	0	4321	-7765	8.29	10.30	3	0.47	0.06	0.20	0.00	0.00	12.8
1G	0	--	--	-30482	-2673	-4526	0	-10467	7096	8.29	10.30	3	0.56	0.09	0.39	0.00	0.00	12.8
1H	0	--	--	-30482	2478	-4526	0	-10467	-7765	8.29	10.30	3	0.60	0.09	0.39	0.00	0.00	12.8
1I	0	--	--	-39740	-2349	3076	0	10631	5320	8.29	10.30	3	0.45	0.06	0.24	0.00	0.00	12.8
1J	0	--	--	-39740	2154	3076	0	10631	-5988	8.29	10.30	3	0.48	0.06	0.24	0.00	0.00	12.8
1K	0	--	--	-39740	-2349	-6500	0	-15747	5320	8.29	10.30	3	0.58	0.13	0.51	0.00	0.00	12.8
1L	0	--	--	-39740	2154	-6500	0	-15747	-5988	8.29	10.30	3	0.61	0.13	0.51	0.00	0.00	12.8
1M	0	--	--	-27941	-2349	3076	0	10631	5320	8.29	10.30	3	0.48	0.06	0.27	0.00	0.00	12.8
1N	0	--	--	-27941	2154	3076	0	10631	-5988	8.29	10.30	3	0.51	0.06	0.27	0.00	0.00	12.8
1O	0	--	--	-27941	-2349	-6500	0	-15747	5320	8.29	10.30	3	0.61	0.14	0.58	0.00	0.00	12.8
1P	0	--	--	-27941	2154	-6500	0	-15747	-5988	8.29	10.30	3	0.65	0.14	0.58	0.00	0.00	12.8
2	0	--	--	-47820	-173	-3862	0	-7738	1071	8.29	10.30	4	0.24	0.08	0.28	0.00	0.00	12.8
7	0	--	--	-48640	-448	-2240	0	-3843	123	8.29	10.30	4	0.17	0.04	0.16	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	38	--	--	-37029	-2673	1102	0	3905	4366	8.29	10.30	3	0.27	0.06	0.20	0.00	0.00	12.8
1B	38	--	--	-37029	2478	1102	0	3905	-3037	8.29	10.30	4	0.22	0.05	0.17	0.00	0.00	12.8
1C	38	--	--	-37029	-2673	-4526	0	-8766	4366	8.29	10.30	3	0.37	0.09	0.36	0.00	0.00	12.8
1D	38	--	--	-37029	2478	-4526	0	-8766	-3037	8.29	10.30	3	0.31	0.09	0.36	0.00	0.00	12.8
1E	38	--	--	-30313	-2673	1102	0	3905	4366	8.29	10.30	3	0.27	0.06	0.22	0.00	0.00	12.8
1F	38	--	--	-30313	2478	1102	0	3905	-3037	8.29	10.30	3	0.21	0.06	0.18	0.00	0.00	12.8
1G	38	--	--	-30313	-2673	-4526	0	-8766	4366	8.29	10.30	3	0.37	0.09	0.39	0.00	0.00	12.8
1H	38	--	--	-30313	2478	-4526	0	-8766	-3037	8.29	10.30	3	0.31	0.09	0.39	0.00	0.00	12.8
1I	38	--	--	-39571	-2349	3076	0	8440	3445	8.29	10.30	3	0.32	0.06	0.24	0.00	0.00	12.8
1J	38	--	--	-39571	2154	3076	0	8440	-2116	8.29	10.30	3	0.27	0.06	0.24	0.00	0.00	12.8
1K	38	--	--	-39571	-2349	-6500	0	-13302	3445	8.29	10.30	3	0.43	0.13	0.51	0.00	0.00	12.8
1L	38	--	--	-39571	2154	-6500	0	-13302	-2116	8.29	10.30	3	0.38	0.13	0.51	0.00	0.00	12.8
1M	38	--	--	-27772	-2349	3076	0	8440	3445	8.29	10.30	3	0.33	0.06	0.28	0.00	0.00	12.8
1N	38	--	--	-27772	2154	3076	0	8440	-2116	8.29	10.30	3	0.27	0.06	0.28	0.00	0.00	12.8
1O	38	--	--	-27772	-2349	-6500	0	-13302	3445	8.29	10.30	3	0.46	0.14	0.58	0.00	0.00	12.8
1P	38	--	--	-27772	2154	-6500	0	-13302	-2116	8.29	10.30	3	0.40	0.14	0.58	0.00	0.00	12.8
2	38	--	--	-47601	-173	-3862	0	-6290	1006	8.29	10.30	4	0.21	0.08	0.28	0.00	0.00	12.8
7	38	--	--	-48420	-448	-2240	0	-3003	-45	8.29	10.30	6	0.16	0.04	0.16	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	75	--	--	-36860	-2673	1102	0	3488	3093	6.28	10.30	4	0.22	0.06	0.18	0.00	0.00	19.2
1B	75	--	--	-36860	2478	1102	0	3488	-1838	6.28	10.30	4	0.18	0.05	0.17	0.00	0.00	19.2
1C	75	--	--	-36860	-2673	-4526	0	-7066	3093	6.28	10.30	3	0.30	0.09	0.36	0.00	0.00	19.2
1D	75	--	--	-36860	2478	-4526	0	-7066	-1838	6.28	10.30	3	0.25	0.09	0.36	0.00	0.00	19.2
1E	75	--	--	-30144	-2673	1102	0	3488	3093	6.28	10.30	3	0.22	0.06	0.20	0.00	0.00	19.2
1F	75	--	--	-30144	2478	1102	0	3488	-1838	6.28	10.30	4	0.17	0.06	0.18	0.00	0.00	19.2
1G	75	--	--	-30144	-2673	-4526	0	-7066	3093	6.28	10.30	3	0.30	0.09	0.39	0.00	0.00	19.2
1H	75	--	--	-30144	2478	-4526	0	-7066	-1838	6.28	10.30	3	0.25	0.09	0.39	0.00	0.00	19.2
1I	75	--	--	-39402	-2349	3076	0	7279	2471	6.28	10.30	3	0.28	0.06	0.24	0.00	0.00	19.2
1J	75	--	--	-39402	2154	3076	0	7279	-1216	6.28	10.30	4	0.23	0.06	0.24	0.00	0.00	19.2
1K	75	--	--	-39402	-2349	-6500	0	-10857	2471	6.28	10.30	3	0.37	0.13	0.51	0.00	0.00	19.2
1L	75	--	--	-39402	2154	-6500	0	-10857	-1216	6.28	10.30	3	0.32	0.13	0.51	0.00	0.00	19.2
1M	75	--	--	-27603	-2349	3076	0	7279	2471	6.28	10.30	3	0.28	0.06	0.28	0.00	0.00	19.2
1N	75	--	--	-27603	2154	3076	0	7279	-1216	6.28	10.30	3	0.23	0.06	0.28	0.00	0.00	19.2
1O	75	--	--	-27603	-2349	-6500	0	-10857	2471	6.28	10.30	3	0.39	0.14	0.58	0.00	0.00	19.2
1P	75	--	--	-27603	2154	-6500	0	-10857	-1216	6.28	10.30	3	0.34	0.14	0.58	0.00	0.00	19.2
2	75	--	--	-47382	-173	-3862	0	-4842	942	6.28	10.30	4	0.20	0.08	0.28	0.00	0.00	19.2
7	75	--	--	-48200	-448	-2240	0	-2163	-213	6.28	10.30	6	0.15	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	113	--	--	-36691	-2673	1102	0	3072	1820	6.28	10.30	4	0.17	0.06	0.18	0.00	0.00	19.2
1B	113	--	--	-36691	2478	1102	0	3072	-638	6.28	10.30	4	0.14	0.05	0.17	0.00	0.00	19.2
1C	113	--	--	-36691	-2673	-4526	0	-5365	1820	6.28	10.30	4	0.21	0.09	0.36	0.00	0.00	19.2
1D	113	--	--	-36691	2478	-4526	0	-5365	-638	6.28	10.30	4	0.18	0.09	0.36	0.00	0.00	19.2
1E	113	--	--	-29975	-2673	1102	0	3072	1820	6.28	10.30	4	0.16	0.06	0.20	0.00	0.00	19.2
1F	113	--	--	-29975	2478	1102	0	3072	-638	6.28	10.30	4	0.13	0.06	0.18	0.00	0.00	19.2
1G	113	--	--	-29975	-2673	-4526	0	-5365	1820	6.28	10.30	3	0.20	0.09	0.39	0.00	0.00	19.2

1H	113	--	--	-29975	2478	-4526	0	-5365	-638	6.28	10.30	4	0.17	0.09	0.39	0.00	0.00	19.2
1I	113	--	--	-39233	-2349	3076	0	6118	1498	6.28	10.30	4	0.22	0.06	0.24	0.00	0.00	19.2
1J	113	--	--	-39233	2154	3076	0	6118	-315	6.28	10.30	4	0.19	0.06	0.24	0.00	0.00	19.2
1K	113	--	--	-39233	-2349	-6500	0	-8411	1498	6.28	10.30	3	0.27	0.13	0.51	0.00	0.00	19.2
1L	113	--	--	-39233	2154	-6500	0	-8411	-315	6.28	10.30	4	0.24	0.13	0.51	0.00	0.00	19.2
1M	113	--	--	-27434	-2349	3076	0	6118	1498	6.28	10.30	3	0.21	0.07	0.28	0.00	0.00	19.2
1N	113	--	--	-27434	2154	3076	0	6118	-315	6.28	10.30	3	0.18	0.07	0.28	0.00	0.00	19.2
1O	113	--	--	-27434	-2349	-6500	0	-8411	1498	6.28	10.30	3	0.27	0.14	0.58	0.00	0.00	19.2
1P	113	--	--	-27434	2154	-6500	0	-8411	-315	6.28	10.30	3	0.24	0.14	0.58	0.00	0.00	19.2
2	113	--	--	-47163	-173	-3862	0	-3394	877	6.28	10.30	4	0.17	0.08	0.28	0.00	0.00	19.2
7	113	--	--	-47980	-448	-2240	0	-1323	-381	6.28	10.30	6	0.15	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	150	--	--	-36522	-2673	1102	0	2655	548	6.28	10.30	4	0.13	0.06	0.19	0.00	0.00	19.2
1B	150	--	--	-36522	2478	1102	0	2655	561	6.28	10.30	4	0.13	0.05	0.17	0.00	0.00	19.2
1C	150	--	--	-36522	-2673	-4526	0	-3664	548	6.28	10.30	4	0.15	0.09	0.36	0.00	0.00	19.2
1D	150	--	--	-36522	2478	-4526	0	-3664	561	6.28	10.30	4	0.15	0.09	0.36	0.00	0.00	19.2
1E	150	--	--	-29806	-2673	1102	0	2655	548	6.28	10.30	4	0.12	0.06	0.20	0.00	0.00	19.2
1F	150	--	--	-29806	2478	1102	0	2655	561	6.28	10.30	4	0.12	0.06	0.18	0.00	0.00	19.2
1G	150	--	--	-29806	-2673	-4526	0	-3664	548	6.28	10.30	4	0.13	0.09	0.39	0.00	0.00	19.2
1H	150	--	--	-29806	2478	-4526	0	-3664	561	6.28	10.30	4	0.13	0.09	0.39	0.00	0.00	19.2
1I	150	--	--	-39064	-2349	3076	0	4957	524	6.28	10.30	4	0.18	0.06	0.24	0.00	0.00	19.2
1J	150	--	--	-39064	2154	3076	0	4957	585	6.28	10.30	4	0.18	0.06	0.24	0.00	0.00	19.2
1K	150	--	--	-39064	-2349	-6500	0	-5966	524	6.28	10.30	4	0.19	0.13	0.51	0.00	0.00	19.2
1L	150	--	--	-39064	2154	-6500	0	-5966	585	6.28	10.30	4	0.20	0.13	0.51	0.00	0.00	19.2
1M	150	--	--	-27265	-2349	3076	0	4957	524	6.28	10.30	4	0.15	0.07	0.28	0.00	0.00	19.2
1N	150	--	--	-27265	2154	3076	0	4957	585	6.28	10.30	4	0.15	0.07	0.28	0.00	0.00	19.2
1O	150	--	--	-27265	-2349	-6500	0	-5966	524	6.28	10.30	3	0.18	0.14	0.59	0.00	0.00	19.2
1P	150	--	--	-27265	2154	-6500	0	-5966	585	6.28	10.30	3	0.18	0.14	0.59	0.00	0.00	19.2
2	150	--	--	-46944	-173	-3862	0	-1946	812	6.28	10.30	5	0.15	0.08	0.28	0.00	0.00	19.2
7	150	--	--	-47760	-448	-2240	0	-483	-549	6.28	10.30	6	0.15	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	188	--	--	-36353	-2673	1102	0	2239	-725	6.28	10.30	4	0.13	0.06	0.19	0.00	0.00	19.2
1B	188	--	--	-36353	2478	1102	0	2239	1760	6.28	10.30	4	0.16	0.05	0.17	0.00	0.00	19.2
1C	188	--	--	-36353	-2673	-4526	0	-1964	-725	6.28	10.30	4	0.13	0.09	0.37	0.00	0.00	19.2
1D	188	--	--	-36353	2478	-4526	0	-1964	1760	6.28	10.30	4	0.15	0.09	0.37	0.00	0.00	19.2
1E	188	--	--	-29637	-2673	1102	0	2239	-725	6.28	10.30	4	0.11	0.06	0.20	0.00	0.00	19.2
1F	188	--	--	-29637	2478	1102	0	2239	1760	6.28	10.30	4	0.14	0.06	0.18	0.00	0.00	19.2
1G	188	--	--	-29637	-2673	-4526	0	-1964	-725	6.28	10.30	4	0.11	0.10	0.40	0.00	0.00	19.2
1H	188	--	--	-29637	2478	-4526	0	-1964	1760	6.28	10.30	4	0.14	0.10	0.40	0.00	0.00	19.2
1I	188	--	--	-38895	-2349	3076	0	3796	-450	6.28	10.30	4	0.16	0.06	0.24	0.00	0.00	19.2
1J	188	--	--	-38895	2154	3076	0	3796	1486	6.28	10.30	4	0.18	0.06	0.24	0.00	0.00	19.2
1K	188	--	--	-38895	-2349	-6500	0	-3521	-450	6.28	10.30	4	0.15	0.13	0.51	0.00	0.00	19.2
1L	188	--	--	-38895	2154	-6500	0	-3521	1486	6.28	10.30	4	0.17	0.13	0.51	0.00	0.00	19.2
1M	188	--	--	-27096	-2349	3076	0	3796	-450	6.28	10.30	4	0.13	0.07	0.28	0.00	0.00	19.2
1N	188	--	--	-27096	2154	3076	0	3796	1486	6.28	10.30	4	0.16	0.07	0.28	0.00	0.00	19.2
1O	188	--	--	-27096	-2349	-6500	0	-3521	-450	6.28	10.30	4	0.12	0.14	0.59	0.00	0.00	19.2
1P	188	--	--	-27096	2154	-6500	0	-3521	1486	6.28	10.30	4	0.15	0.14	0.59	0.00	0.00	19.2
2	188	--	--	-46725	-173	-3862	0	-498	747	6.28	10.30	6	0.15	0.08	0.28	0.00	0.00	19.2
7	188	--	--	-47540	-448	-2240	0	356	-717	6.28	10.30	6	0.15	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	225	--	--	-36184	-2673	1102	0	1822	-1998	6.28	10.30	4	0.16	0.06	0.21	0.00	0.00	19.2
1B	225	--	--	-36184	2478	1102	0	1822	2960	6.28	10.30	4	0.19	0.05	0.19	0.00	0.00	19.2
1C	225	--	--	-36184	-2673	-4526	0	-263	-1998	6.28	10.30	4	0.15	0.09	0.37	0.00	0.00	19.2
1D	225	--	--	-36184	2478	-4526	0	-263	2960	6.28	10.30	4	0.18	0.09	0.37	0.00	0.00	19.2
1E	225	--	--	-29468	-2673	1102	0	1822	-1998	6.28	10.30	4	0.15	0.06	0.22	0.00	0.00	19.2
1F	225	--	--	-29468	2478	1102	0	1822	2960	6.28	10.30	4	0.18	0.06	0.21	0.00	0.00	19.2
1G	225	--	--	-29468	-2673	-4526	0	-263	-1998	6.28	10.30	4	0.13	0.10	0.40	0.00	0.00	19.2
1H	225	--	--	-29468	2478	-4526	0	-263	2960	6.28	10.30	4	0.17	0.10	0.40	0.00	0.00	19.2
1I	225	--	--	-38726	-2349	3076	0	2635	-1424	6.28	10.30	4	0.16	0.06	0.24	0.00	0.00	19.2
1J	225	--	--	-38726	2154	3076	0	2635	2386	6.28	10.30	4	0.19	0.06	0.24	0.00	0.00	19.2
1K	225	--	--	-38726	-2349	-6500	0	-1076	-1424	6.28	10.30	4	0.14	0.13	0.51	0.00	0.00	19.2
1L	225	--	--	-38726	2154	-6500	0	-1076	2386	6.28	10.30	4	0.17	0.13	0.51	0.00	0.00	19.2
1M	225	--	--	-26927	-2349	3076	0	2635	-1424	6.28	10.30	4	0.13	0.07	0.28	0.00	0.00	19.2
1N	225	--	--	-26927	2154	3076	0	2635	2386	6.28	10.30	4	0.17	0.07	0.28	0.00	0.00	19.2
1O	225	--	--	-26927	-2349	-6500	0	-1076	-1424	6.28	10.30	4	0.11	0.14	0.59	0.00	0.00	19.2
1P	225	--	--	-26927	2154	-6500	0	-1076	2386	6.28	10.30	4	0.15	0.14	0.59	0.00	0.00	19.2
2	225	--	--	-46506	-173	-3862	0	951	683	6.28	10.30	6	0.15	0.08	0.28	0.00	0.00	19.2
7	225	--	--	-47320	-448	-2240	0	1196	-884	6.28	10.30	5	0.15	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	263	--	--	-36015	-2673	1102	0	1406	-3270	6.28	10.30	4	0.20	0.06	0.21	0.00	0.00	19.2
1B	263	--	--	-36015	2478	1102	0	1406	4159	6.28	10.30	4	0.23	0.05	0.19	0.00	0.00	19.2
1C	263	--	--	-36015	-2673	-4526	0	1438	-3270	6.28	10.30	4	0.20	0.09	0.37	0.00	0.00	19.2
1D	263	--	--	-36015	2478	-4526	0	1438	4159	6.28	10.30	4	0.23	0.09	0.37	0.00	0.00	19.2
1E	263	--	--	-29299	-2673	1102	0	1406	-3270	6.28	10.30	4	0.19	0.06	0.22	0.00	0.00	19.2
1F	263	--	--	-29299	2478	1102	0	1406	4159	6.28	10.30	3	0.22	0.06	0.21	0.00	0.00	19.2
1G	263	--	--	-29299	-2673	-4526	0	1438	-3270	6.28	10.30	4	0.19	0.10	0.40	0.00	0.00	19.2
1H	263	--	--	-29299	2478	-4526	0	1438	4159	6.28	10.30	3	0.23	0.10	0.40	0.00	0.00	19.2
1I	263	--	--	-38557	-2349	3076	0	1474	-2398	6.28	10.30	4	0.17	0.06	0.24	0.00	0.00	19.2
1J	263	--	--	-38557	2154	3076	0	1474	3287	6.28	10.30	4	0.20	0.06	0.24	0.00	0.00	19.2
1K	263	--	--	-38557	-2349	-6500	0	1370	-2398	6.28	10.30	4	0.17	0.13	0.51	0.00	0.00	19.2
1L	263	--	--	-38557	2154	-6500	0	1370	3287	6.28	10.30	4	0.20	0.13	0.51	0.00	0.00	19.2
1M	263	--	--	-26758	-2349	3076	0	1474	-2398	6.28	10.30	4	0.15	0.07	0.28	0.00	0.00	19.2
1N	263	--	--	-26758	2154	3076	0	1474	3287	6.28	10.30	3	0.19	0.07	0.28	0.00	0.00	19.2

10	263	--	--	-26758	-2349	-6500	0	1370	-2398	6.28	10.30	4	0.15	0.14	0.59	0.00	0.00	19.2
1P	263	--	--	-26758	2154	-6500	0	1370	3287	6.28	10.30	3	0.18	0.14	0.59	0.00	0.00	19.2
2	263	--	--	-46287	-173	-3862	0	2399	618	6.28	10.30	4	0.16	0.08	0.28	0.00	0.00	19.2
7	263	--	--	-47100	-448	-2240	0	2036	-1052	6.28	10.30	4	0.16	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	300	--	--	-35846	-2673	1102	0	989	-4543	6.28	10.30	4	0.24	0.06	0.21	0.00	0.00	19.2
1B	300	--	--	-35846	2478	1102	0	989	5358	6.28	10.30	3	0.28	0.05	0.19	0.00	0.00	19.2
1C	300	--	--	-35846	-2673	-4526	0	3138	-4543	6.28	10.30	3	0.28	0.09	0.37	0.00	0.00	19.2
1D	300	--	--	-35846	2478	-4526	0	3138	5358	6.28	10.30	3	0.32	0.09	0.37	0.00	0.00	19.2
1E	300	--	--	-29130	-2673	1102	0	989	-4543	6.28	10.30	3	0.24	0.06	0.22	0.00	0.00	19.2
1F	300	--	--	-29130	2478	1102	0	989	5358	6.28	10.30	3	0.28	0.06	0.21	0.00	0.00	19.2
1G	300	--	--	-29130	-2673	-4526	0	3138	-4543	6.28	10.30	3	0.28	0.10	0.40	0.00	0.00	19.2
1H	300	--	--	-29130	2478	-4526	0	3138	5358	6.28	10.30	3	0.32	0.10	0.40	0.00	0.00	19.2
1I	300	--	--	-38388	-2349	3076	0	313	-3372	6.28	10.30	4	0.20	0.06	0.24	0.00	0.00	19.2
1J	300	--	--	-38388	2154	3076	0	313	4187	6.28	10.30	4	0.23	0.06	0.24	0.00	0.00	19.2
1K	300	--	--	-38388	-2349	-6500	0	3815	-3372	6.28	10.30	4	0.24	0.13	0.51	0.00	0.00	19.2
1L	300	--	--	-38388	2154	-6500	0	3815	4187	6.28	10.30	3	0.27	0.13	0.51	0.00	0.00	19.2
1M	300	--	--	-26589	-2349	3076	0	313	-3372	6.28	10.30	4	0.18	0.07	0.28	0.00	0.00	19.2
1N	300	--	--	-26589	2154	3076	0	313	4187	6.28	10.30	3	0.21	0.07	0.28	0.00	0.00	19.2
1O	300	--	--	-26589	-2349	-6500	0	3815	-3372	6.28	10.30	3	0.24	0.14	0.59	0.00	0.00	19.2
1P	300	--	--	-26589	2154	-6500	0	3815	4187	6.28	10.30	3	0.28	0.14	0.59	0.00	0.00	19.2
2	300	--	--	-46068	-173	-3862	0	3847	553	6.28	10.30	4	0.17	0.08	0.28	0.00	0.00	19.2
7	300	--	--	-46880	-448	-2240	0	2876	-1220	6.28	10.30	4	0.17	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	338	--	--	-35677	-2673	1102	0	573	-5816	8.29	10.30	3	0.29	0.06	0.21	0.00	0.00	12.8
1B	338	--	--	-35677	2478	1102	0	573	6558	8.29	10.30	3	0.34	0.05	0.19	0.00	0.00	12.8
1C	338	--	--	-35677	-2673	-4526	0	4839	-5816	8.29	10.30	3	0.36	0.09	0.35	0.00	0.00	12.8
1D	338	--	--	-35677	2478	-4526	0	4839	6558	8.29	10.30	3	0.40	0.09	0.35	0.00	0.00	12.8
1E	338	--	--	-28961	-2673	1102	0	573	-5816	8.29	10.30	3	0.30	0.06	0.22	0.00	0.00	12.8
1F	338	--	--	-28961	2478	1102	0	573	6558	8.29	10.30	3	0.35	0.06	0.21	0.00	0.00	12.8
1G	338	--	--	-28961	-2673	-4526	0	4839	-5816	8.29	10.30	3	0.37	0.10	0.38	0.00	0.00	12.8
1H	338	--	--	-28961	2478	-4526	0	4839	6558	8.29	10.30	3	0.41	0.10	0.38	0.00	0.00	12.8
1I	338	--	--	-38219	-2349	3076	0	-848	-4346	8.29	10.30	4	0.23	0.06	0.23	0.00	0.00	12.8
1J	338	--	--	-38219	2154	3076	0	-848	5088	8.29	10.30	3	0.26	0.06	0.23	0.00	0.00	12.8
1K	338	--	--	-38219	-2349	-6500	0	6260	-4346	8.29	10.30	3	0.31	0.13	0.51	0.00	0.00	12.8
1L	338	--	--	-38219	2154	-6500	0	6260	5088	8.29	10.30	3	0.35	0.13	0.51	0.00	0.00	12.8
1M	338	--	--	-26420	-2349	3076	0	-848	-4346	8.29	10.30	3	0.22	0.07	0.26	0.00	0.00	12.8
1N	338	--	--	-26420	2154	3076	0	-848	5088	8.29	10.30	3	0.27	0.07	0.26	0.00	0.00	12.8
1O	338	--	--	-26420	-2349	-6500	0	6260	-4346	8.29	10.30	3	0.32	0.14	0.59	0.00	0.00	12.8
1P	338	--	--	-26420	2154	-6500	0	6260	5088	8.29	10.30	3	0.36	0.14	0.59	0.00	0.00	12.8
2	338	--	--	-45849	-173	-3862	0	5295	489	8.29	10.30	4	0.19	0.08	0.28	0.00	0.00	12.8
7	338	--	--	-46660	-448	-2240	0	3716	-1388	8.29	10.30	4	0.18	0.04	0.16	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	375	--	1.00	-35508	-2673	1102	0	156	-7096	8.29	10.30	3	0.37	0.06	0.21	0.00	0.00	12.8
1B	375	--	1.00	-35508	2478	1102	0	156	7765	8.29	10.30	3	0.41	0.05	0.19	0.00	0.00	12.8
1C	375	--	1.00	-35508	-2673	-4526	0	6539	-7096	8.29	10.30	3	0.46	0.09	0.35	0.00	0.00	12.8
1D	375	--	1.00	-35508	2478	-4526	0	6539	7765	8.29	10.30	3	0.50	0.09	0.35	0.00	0.00	12.8
1E	375	--	1.00	-28792	-2673	1102	0	156	-7096	8.29	10.30	3	0.38	0.06	0.22	0.00	0.00	12.8
1F	375	--	1.00	-28792	2478	1102	0	156	7765	8.29	10.30	3	0.43	0.06	0.21	0.00	0.00	12.8
1G	375	--	1.00	-28792	-2673	-4526	0	6539	-7096	8.29	10.30	3	0.47	0.10	0.38	0.00	0.00	12.8
1H	375	--	1.00	-28792	2478	-4526	0	6539	7765	8.29	10.30	3	0.51	0.10	0.38	0.00	0.00	12.8
1I	375	5.29	--	-38050	-2349	3076	0	-10631	-5320	8.29	10.30	3	0.45	0.06	0.24	0.00	0.00	12.8
1J	375	5.29	--	-38050	2154	3076	0	-10631	5988	8.29	10.30	3	0.49	0.06	0.24	0.00	0.00	12.8
1K	375	1.51	--	-38050	-2349	-6500	0	13124	-5320	8.29	10.30	3	0.52	0.13	0.51	0.00	0.00	12.8
1L	375	1.51	--	-38050	2154	-6500	0	13124	5988	8.29	10.30	3	0.55	0.13	0.51	0.00	0.00	12.8
1M	375	5.29	--	-26251	-2349	3076	0	-10631	-5320	8.29	10.30	3	0.48	0.07	0.28	0.00	0.00	12.8
1N	375	5.29	--	-26251	2154	3076	0	-10631	5988	8.29	10.30	3	0.52	0.07	0.28	0.00	0.00	12.8
1O	375	1.51	--	-26251	-2349	-6500	0	13124	-5320	8.29	10.30	3	0.55	0.14	0.59	0.00	0.00	12.8
1P	375	1.51	--	-26251	2154	-6500	0	13124	5988	8.29	10.30	3	0.58	0.14	0.59	0.00	0.00	12.8
2	375	--	--	-45630	-173	-3862	0	6743	424	8.29	10.30	4	0.21	0.08	0.28	0.00	0.00	12.8
7	375	--	--	-46440	-448	-2240	0	4556	-1556	8.29	10.30	4	0.20	0.04	0.16	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

**VERIFICA NODO IN TESTA AL PILASTRO, NODO NUM. 17 NON CONFINATO      γ<sub>Rd</sub>: 1.100**

**PROGETTAZIONE IN CAPACITA'**

Asse loc. pilastro y nodo ESTERNO: As<sub>2</sub>(inf)= 6.03, As<sub>1</sub>(sup)= 8.04, H<sub>jw</sub>= 21.0 cm, b<sub>j</sub>= 60.0 cm, h<sub>jc</sub>= 23.0 cm

Asse loc. pilastro z nodo INTERNO: As<sub>2</sub>(inf)= 6.03, As<sub>1</sub>(sup)= 10.05, H<sub>jw</sub>= 33.0 cm, b<sub>j</sub>= 30.0 cm, h<sub>jc</sub>= 53.0 cm

---	FxMin,inf	FxMin,sup	FxMax,sup	FySup	FzSup	Vjbdy	Vjbdz	Vres,y	Vres,z	I.R.compr.	Ashy	Ashz	PASSO	Nota
---	kg					kg		kg			cmq		cm	
---	-26251	-19127	-24633	4698	1637	30535	68829	86653	127795	0.54	2.29	16.21	5.61	

**ASTA NUM. 8**      NI 12      NF 33      SEZ. Rp B= 0.600 H= 0.300 (pilastro)

**PIL. NUM. 14**

armatura base = 4 X 3.14      per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	αMy	αMz	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST/ AANT	AINF/ ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	--																	
	cm				kg			kg*m		cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	--	--	-17062	-1265	1318	0	3363	4974	8.29	10.30	3	0.32	0.03	0.14	0.00	0.00	12.8
1B	0	--	--	-17062	1015	1318	0	3363	-5473	8.29	10.30	3	0.36	0.03	0.13	0.00	0.00	12.8
1C	0	--	--	-17062	-1265	-2899	0	-7741	4974	8.29	10.30	3	0.42	0.06	0.30	0.00	0.00	12.8
1D	0	--	--	-17062	1015	-2899	0	-7741	-5473	8.29	10.30	3	0.45	0.06	0.30	0.00	0.00	12.8
1E	0	--	--	-5918	-1265	1318	0	3363	4974	8.29	10.30	3	0.39	0.03	0.15	0.00	0.00	12.8
1F	0	--	--	-5918	1015	1318	0	3363	-5473	8.29	10.30	3	0.43	0.03	0.15	0.00	0.00	12.8
1G	0	--	--	-5918	-1265	-2899	0	-7741	4974	8.29	10.30	3	0.47	0.07	0.36	0.00	0.00	12.8
1H	0	--	--	-5918	1015	-2899	0	-7741	-5473	8.29	10.30	3	0.50	0.07	0.36	0.00	0.00	12.8
1I	0	--	--	-21039	-1018	2838	0	9291	3319	8.29	10.30	3	0.36	0.06	0.28	0.00	0.00	12.8
1J	0	--	--	-21039	768	2838	0	9291	-3444	8.29	10.30	3	0.36	0.06	0.28	0.00	0.00	12.8
1K	0	--	--	-21039	-1018	-4419	0	-11785	3319	8.29	10.30	3	0.43	0.10	0.43	0.00	0.00	12.8
1L	0	--	--	-21039	768	-4419	0	-11785	-3444	8.29	10.30	3	0.43	0.10	0.43	0.00	0.00	12.8
1M	0	--	--	-1942	-1018	2838	0	9291	3319	8.29	10.30	3	0.44	0.07	0.38	0.00	0.00	12.8
1N	0	--	--	-1942	768	2838	0	9291	-3444	8.29	10.30	3	0.45	0.07	0.38	0.00	0.00	12.8
1O	0	--	--	-1942	-1018	-4419	0	-11785	3319	8.29	10.30	3	0.52	0.10	0.59	0.00	0.00	12.8
1P	0	--	--	-1942	768	-4419	0	-11785	-3444	8.29	10.30	3	0.53	0.10	0.59	0.00	0.00	12.8
2	0	--	--	-17000	-128	-3806	0	-6724	-452	8.29	10.30	3	0.18	0.08	0.39	0.00	0.00	12.8
7	0	--	--	-15450	65	-948	0	-2735	-2201	8.29	10.30	3	0.15	0.02	0.10	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
 Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	38	--	--	-16893	-1265	1318	0	2867	4778	8.29	10.30	3	0.30	0.03	0.14	0.00	0.00	12.8
1B	38	--	--	-16893	1015	1318	0	2867	-5370	8.29	10.30	3	0.34	0.03	0.13	0.00	0.00	12.8
1C	38	--	--	-16893	-1265	-2899	0	-6652	4778	8.29	10.30	3	0.38	0.06	0.30	0.00	0.00	12.8
1D	38	--	--	-16893	1015	-2899	0	-6652	-5370	8.29	10.30	3	0.42	0.06	0.30	0.00	0.00	12.8
1E	38	--	--	-5750	-1265	1318	0	2867	4778	8.29	10.30	3	0.37	0.03	0.15	0.00	0.00	12.8
1F	38	--	--	-5750	1015	1318	0	2867	-5370	8.29	10.30	3	0.41	0.03	0.15	0.00	0.00	12.8
1G	38	--	--	-5750	-1265	-2899	0	-6652	4778	8.29	10.30	3	0.43	0.07	0.36	0.00	0.00	12.8
1H	38	--	--	-5750	1015	-2899	0	-6652	-5370	8.29	10.30	3	0.47	0.07	0.36	0.00	0.00	12.8
1I	38	--	--	-20870	-1018	2838	0	6342	2318	8.29	10.30	3	0.23	0.06	0.28	0.00	0.00	12.8
1J	38	--	--	-20870	768	2838	0	6342	-2911	8.29	10.30	3	0.26	0.06	0.28	0.00	0.00	12.8
1K	38	--	--	-20870	-1018	-4419	0	-10127	2318	8.29	10.30	3	0.33	0.10	0.43	0.00	0.00	12.8
1L	38	--	--	-20870	768	-4419	0	-10127	-2911	8.29	10.30	3	0.36	0.10	0.43	0.00	0.00	12.8
1M	38	--	--	-1773	-1018	2838	0	6342	2318	8.29	10.30	3	0.30	0.07	0.38	0.00	0.00	12.8
1N	38	--	--	-1773	768	2838	0	6342	-2911	8.29	10.30	3	0.33	0.07	0.38	0.00	0.00	12.8
1O	38	--	--	-1773	-1018	-4419	0	-10127	2318	8.29	10.30	3	0.43	0.10	0.59	0.00	0.00	12.8
1P	38	--	--	-1773	768	-4419	0	-10127	-2911	8.29	10.30	3	0.45	0.10	0.59	0.00	0.00	12.8
2	38	--	--	-16781	-128	-3505	0	-5353	-500	8.29	10.30	3	0.14	0.08	0.36	0.00	0.00	12.8
7	38	--	--	-15231	65	-948	0	-2380	-2177	8.29	10.30	3	0.14	0.02	0.10	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
 Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	75	--	--	-16725	-1265	1318	0	2371	4581	6.28	10.30	3	0.30	0.03	0.14	0.00	0.00	19.2
1B	75	--	--	-16725	1015	1318	0	2371	-5268	6.28	10.30	3	0.36	0.03	0.14	0.00	0.00	19.2
1C	75	--	--	-16725	-1265	-2899	0	-5563	4581	6.28	10.30	3	0.38	0.06	0.30	0.00	0.00	19.2
1D	75	--	--	-16725	1015	-2899	0	-5563	-5268	6.28	10.30	3	0.42	0.06	0.30	0.00	0.00	19.2
1E	75	--	--	-5581	-1265	1318	0	2371	4581	6.28	10.30	2	0.40	0.03	0.16	0.00	0.00	19.2
1F	75	--	--	-5581	1015	1318	0	2371	-5268	6.28	10.30	2	0.47	0.03	0.16	0.00	0.00	19.2
1G	75	--	--	-5581	-1265	-2899	0	-5563	4581	6.28	10.30	3	0.44	0.07	0.36	0.00	0.00	19.2
1H	75	--	--	-5581	1015	-2899	0	-5563	-5268	6.28	10.30	3	0.50	0.07	0.36	0.00	0.00	19.2
1I	75	--	--	-20702	-1018	2838	0	5277	1692	6.28	10.30	3	0.20	0.06	0.28	0.00	0.00	19.2
1J	75	--	--	-20702	768	2838	0	5277	-2379	6.28	10.30	3	0.23	0.06	0.28	0.00	0.00	19.2
1K	75	--	--	-20702	-1018	-4419	0	-8469	1692	6.28	10.30	3	0.30	0.10	0.43	0.00	0.00	19.2
1L	75	--	--	-20702	768	-4419	0	-8469	-2379	6.28	10.30	3	0.33	0.10	0.43	0.00	0.00	19.2
1M	75	--	--	-1605	-1018	2838	0	5277	1692	6.28	10.30	3	0.27	0.07	0.38	0.00	0.00	19.2
1N	75	--	--	-1605	768	2838	0	5277	-2379	6.28	10.30	3	0.31	0.07	0.38	0.00	0.00	19.2
1O	75	--	--	-1605	-1018	-4419	0	-8469	1692	6.28	10.30	3	0.41	0.10	0.59	0.00	0.00	19.2
1P	75	--	--	-1605	768	-4419	0	-8469	-2379	6.28	10.30	3	0.43	0.10	0.59	0.00	0.00	19.2
2	75	--	--	-16562	-128	-3204	0	-4095	-547	6.28	10.30	3	0.12	0.07	0.33	0.00	0.00	19.2
7	75	--	--	-15012	65	-948	0	-2024	-2153	6.28	10.30	3	0.14	0.02	0.10	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	113	--	--	-16557	-1265	1318	0	1875	4385	6.28	10.30	3	0.28	0.03	0.14	0.00	0.00	19.2
1B	113	--	--	-16557	1015	1318	0	1875	-5166	6.28	10.30	3	0.34	0.03	0.14	0.00	0.00	19.2
1C	113	--	--	-16557	-1265	-2899	0	-4475	4385	6.28	10.30	3	0.34	0.06	0.30	0.00	0.00	19.2
1D	113	--	--	-16557	1015	-2899	0	-4475	-5166	6.28	10.30	3	0.39	0.06	0.30	0.00	0.00	19.2
1E	113	--	--	-5413	-1265	1318	0	1875	4385	6.28	10.30	2	0.38	0.03	0.16	0.00	0.00	19.2
1F	113	--	--	-5413	1015	1318	0	1875	-5166	6.28	10.30	2	0.46	0.03	0.16	0.00	0.00	19.2
1G	113	--	--	-5413	-1265	-2899	0	-4475	4385	6.28	10.30	3	0.40	0.07	0.36	0.00	0.00	19.2
1H	113	--	--	-5413	1015	-2899	0	-4475	-5166	6.28	10.30	3	0.47	0.07	0.36	0.00	0.00	19.2
1I	113	--	--	-20533	-1018	2838	0	4212	1066	6.28	10.30	3	0.15	0.06	0.28	0.00	0.00	19.2
1J	113	--	--	-20533	768	2838	0	4212	-1846	6.28	10.30	3	0.18	0.06	0.28	0.00	0.00	19.2
1K	113	--	--	-20533	-1018	-4419	0	-6811	1066	6.28	10.30	3	0.22	0.10	0.44	0.00	0.00	19.2
1L	113	--	--	-20533	768	-4419	0	-6811	-1846	6.28	10.30	3	0.25	0.10	0.44	0.00	0.00	19.2
1M	113	--	--	-1436	-1018	2838	0	4212	1066	6.28	10.30	3	0.21	0.07	0.38	0.00	0.00	19.2
1N	113	--	--	-1436	768	2838	0	4212	-1846	6.28	10.30	3	0.24	0.07	0.38	0.00	0.00	19.2
1O	113	--	--	-1436	-1018	-4419	0	-6811	1066	6.28	10.30	3	0.32	0.10	0.59	0.00	0.00	19.2
1P	113	--	--	-1436	768	-4419	0	-6811	-1846	6.28	10.30	3	0.34	0.10	0.59	0.00	0.00	19.2
2	113	--	--	-16343	-128	-2903	0	-2950	-595	6.28	10.30	4	0.10	0.06	0.30	0.00	0.00	19.2
7	113	--	--	-14793	65	-948	0	-1669	-2128	6.28	10.30	3	0.13	0.02	0.10	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14

1A	150	--	--	-16388	-1265	1318	0	1380	4189	6.28	10.30	3	0.26	0.03	0.14	0.00	0.00	19.2
1B	150	--	--	-16388	1015	1318	0	1380	-5063	6.28	10.30	3	0.33	0.03	0.14	0.00	0.00	19.2
1C	150	--	--	-16388	-1265	-2899	0	-3386	4189	6.28	10.30	3	0.29	0.06	0.30	0.00	0.00	19.2
1D	150	--	--	-16388	1015	-2899	0	-3386	-5063	6.28	10.30	3	0.36	0.06	0.30	0.00	0.00	19.2
1E	150	--	--	-5245	-1265	1318	0	1380	4189	6.28	10.30	2	0.36	0.03	0.16	0.00	0.00	19.2
1F	150	--	--	-5245	1015	1318	0	1380	-5063	6.28	10.30	2	0.45	0.03	0.16	0.00	0.00	19.2
1G	150	--	--	-5245	-1265	-2899	0	-3386	4189	6.28	10.30	3	0.37	0.07	0.36	0.00	0.00	19.2
1H	150	--	--	-5245	1015	-2899	0	-3386	-5063	6.28	10.30	3	0.45	0.07	0.36	0.00	0.00	19.2
1I	150	--	--	-20365	-1018	2838	0	3147	439	6.28	10.30	4	0.10	0.06	0.28	0.00	0.00	19.2
1J	150	--	--	-20365	768	2838	0	3147	-1314	6.28	10.30	4	0.13	0.06	0.28	0.00	0.00	19.2
1K	150	--	--	-20365	-1018	-4419	0	-5154	439	6.28	10.30	3	0.15	0.10	0.44	0.00	0.00	19.2
1L	150	--	--	-20365	768	-4419	0	-5154	-1314	6.28	10.30	3	0.18	0.10	0.44	0.00	0.00	19.2
1M	150	--	--	-1268	-1018	2838	0	3147	439	6.28	10.30	3	0.14	0.07	0.38	0.00	0.00	19.2
1N	150	--	--	-1268	768	2838	0	3147	-1314	6.28	10.30	3	0.18	0.07	0.38	0.00	0.00	19.2
1O	150	--	--	-1268	-1018	-4419	0	-5154	439	6.28	10.30	2	0.23	0.10	0.59	0.00	0.00	19.2
1P	150	--	--	-1268	768	-4419	0	-5154	-1314	6.28	10.30	3	0.26	0.10	0.59	0.00	0.00	19.2
2	150	--	--	-16124	-128	-2602	0	-1918	-643	6.28	10.30	4	0.08	0.06	0.27	0.00	0.00	19.2
7	150	--	--	-14574	65	-948	0	-1314	-2104	6.28	10.30	3	0.13	0.02	0.10	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	188	--	--	-16220	-1265	1318	0	884	3992	6.28	10.30	3	0.24	0.03	0.14	0.00	0.00	19.2
1B	188	--	--	-16220	1015	1318	0	884	-4961	6.28	10.30	3	0.32	0.03	0.14	0.00	0.00	19.2
1C	188	--	--	-16220	-1265	-2899	0	-2297	3992	6.28	10.30	3	0.26	0.06	0.30	0.00	0.00	19.2
1D	188	--	--	-16220	1015	-2899	0	-2297	-4961	6.28	10.30	3	0.33	0.06	0.30	0.00	0.00	19.2
1E	188	--	--	-5076	-1265	1318	0	884	3992	6.28	10.30	2	0.34	0.03	0.17	0.00	0.00	19.2
1F	188	--	--	-5076	1015	1318	0	884	-4961	6.28	10.30	2	0.44	0.03	0.17	0.00	0.00	19.2
1G	188	--	--	-5076	-1265	-2899	0	-2297	3992	6.28	10.30	2	0.35	0.07	0.36	0.00	0.00	19.2
1H	188	--	--	-5076	1015	-2899	0	-2297	-4961	6.28	10.30	2	0.44	0.07	0.36	0.00	0.00	19.2
1I	188	--	--	-20197	-1018	2838	0	2082	-187	6.28	10.30	4	0.08	0.06	0.28	0.00	0.00	19.2
1J	188	--	--	-20197	768	2838	0	2082	-782	6.28	10.30	4	0.09	0.06	0.28	0.00	0.00	19.2
1K	188	--	--	-20197	-1018	-4419	0	-3496	-187	6.28	10.30	4	0.11	0.10	0.44	0.00	0.00	19.2
1L	188	--	--	-20197	768	-4419	0	-3496	-782	6.28	10.30	4	0.12	0.10	0.44	0.00	0.00	19.2
1M	188	--	--	-1100	-1018	2838	0	2082	-187	6.28	10.30	3	0.09	0.07	0.38	0.00	0.00	19.2
1N	188	--	--	-1100	768	2838	0	2082	-782	6.28	10.30	3	0.11	0.07	0.38	0.00	0.00	19.2
1O	188	--	--	-1100	-1018	-4419	0	-3496	-187	6.28	10.30	2	0.15	0.10	0.60	0.00	0.00	19.2
1P	188	--	--	-1100	768	-4419	0	-3496	-782	6.28	10.30	3	0.17	0.10	0.60	0.00	0.00	19.2
2	188	--	--	-15905	-128	-2301	0	-998	-691	6.28	10.30	4	0.07	0.05	0.24	0.00	0.00	19.2
7	188	--	--	-14355	65	-948	0	-958	-2080	6.28	10.30	3	0.12	0.02	0.10	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	225	--	--	-16051	-1265	1318	0	388	3796	6.28	10.30	3	0.22	0.03	0.14	0.00	0.00	19.2
1B	225	--	--	-16051	1015	1318	0	388	-4859	6.28	10.30	3	0.31	0.03	0.14	0.00	0.00	19.2
1C	225	--	--	-16051	-1265	-2899	0	-1209	3796	6.28	10.30	3	0.23	0.06	0.30	0.00	0.00	19.2
1D	225	--	--	-16051	1015	-2899	0	-1209	-4859	6.28	10.30	3	0.32	0.06	0.30	0.00	0.00	19.2
1E	225	--	--	-4908	-1265	1318	0	388	3796	6.28	10.30	2	0.32	0.03	0.17	0.00	0.00	19.2
1F	225	--	--	-4908	1015	1318	0	388	-4859	6.28	10.30	2	0.43	0.03	0.17	0.00	0.00	19.2
1G	225	--	--	-4908	-1265	-2899	0	-1209	3796	6.28	10.30	2	0.32	0.07	0.36	0.00	0.00	19.2
1H	225	--	--	-4908	1015	-2899	0	-1209	-4859	6.28	10.30	2	0.43	0.07	0.36	0.00	0.00	19.2
1I	225	--	--	-20028	-1018	2838	0	1018	-813	6.28	10.30	4	0.08	0.06	0.28	0.00	0.00	19.2
1J	225	--	--	-20028	768	2838	0	1018	-249	6.28	10.30	4	0.07	0.06	0.28	0.00	0.00	19.2
1K	225	--	--	-20028	-1018	-4419	0	-1838	-813	6.28	10.30	4	0.09	0.10	0.44	0.00	0.00	19.2
1L	225	--	--	-20028	768	-4419	0	-1838	-249	6.28	10.30	4	0.08	0.10	0.44	0.00	0.00	19.2
1M	225	--	--	-931	-1018	2838	0	1018	-813	6.28	10.30	3	0.08	0.07	0.38	0.00	0.00	19.2
1N	225	--	--	-931	768	2838	0	1018	-249	6.28	10.30	3	0.05	0.07	0.38	0.00	0.00	19.2
1O	225	--	--	-931	-1018	-4419	0	-1838	-813	6.28	10.30	3	0.10	0.10	0.60	0.00	0.00	19.2
1P	225	--	--	-931	768	-4419	0	-1838	-249	6.28	10.30	3	0.08	0.10	0.60	0.00	0.00	19.2
2	225	--	--	-15686	-128	-2000	0	-192	-739	6.28	10.30	4	0.06	0.04	0.21	0.00	0.00	19.2
7	225	--	--	-14136	65	-948	0	-603	-2056	6.28	10.30	3	0.11	0.02	0.10	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	263	--	--	-15883	-1265	1318	0	-107	3600	6.28	10.30	3	0.20	0.03	0.14	0.00	0.00	19.2
1B	263	--	--	-15883	1015	1318	0	-107	-4756	6.28	10.30	3	0.30	0.03	0.14	0.00	0.00	19.2
1C	263	--	--	-15883	-1265	-2899	0	-120	3600	6.28	10.30	3	0.20	0.06	0.31	0.00	0.00	19.2
1D	263	--	--	-15883	1015	-2899	0	-120	-4756	6.28	10.30	3	0.30	0.06	0.31	0.00	0.00	19.2
1E	263	--	--	-4739	-1265	1318	0	-107	3600	6.28	10.30	2	0.31	0.03	0.17	0.00	0.00	19.2
1F	263	--	--	-4739	1015	1318	0	-107	-4756	6.28	10.30	2	0.42	0.03	0.17	0.00	0.00	19.2
1G	263	--	--	-4739	-1265	-2899	0	-120	3600	6.28	10.30	2	0.31	0.07	0.37	0.00	0.00	19.2
1H	263	--	--	-4739	1015	-2899	0	-120	-4756	6.28	10.30	2	0.42	0.07	0.37	0.00	0.00	19.2
1I	263	--	--	-19860	-1018	2838	0	-47	-1440	6.28	10.30	4	0.09	0.06	0.28	0.00	0.00	19.2
1J	263	--	--	-19860	768	2838	0	-47	283	6.28	10.30	6	0.06	0.06	0.28	0.00	0.00	19.2
1K	263	--	--	-19860	-1018	-4419	0	-180	-1440	6.28	10.30	4	0.09	0.10	0.44	0.00	0.00	19.2
1L	263	--	--	-19860	768	-4419	0	-180	283	6.28	10.30	6	0.06	0.10	0.44	0.00	0.00	19.2
1M	263	--	--	-763	-1018	2838	0	-47	-1440	6.28	10.30	2	0.14	0.07	0.39	0.00	0.00	19.2
1N	263	--	--	-763	768	2838	0	-47	283	6.28	10.30	3	0.02	0.07	0.39	0.00	0.00	19.2
1O	263	--	--	-763	-1018	-4419	0	-180	-1440	6.28	10.30	2	0.14	0.10	0.60	0.00	0.00	19.2
1P	263	--	--	-763	768	-4419	0	-180	283	6.28	10.30	3	0.02	0.10	0.60	0.00	0.00	19.2
2	263	--	--	-15467	-128	-1699	0	502	-787	6.28	10.30	4	0.06	0.04	0.18	0.00	0.00	19.2
7	263	--	--	-13917	65	-948	0	-248	-2032	6.28	10.30	3	0.10	0.02	0.10	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	300	--	--	-15715	-1265	1318	0	-603	3403	6.28	10.30	3	0.19	0.03	0.14	0.00	0.00	19.2
1B	300	--	--	-15715	1015	1318	0	-603	-4654	6.28	10.30	3	0.29	0.03	0.14	0.00	0.00	19.2
1C	300	--	--	-15715	-1265	-2899	0	969	3403	6.28	10.30	3	0.19	0.06	0.31	0.00	0.00	19.2
1D	300	--	--	-15715	1015	-2899	0	969	-4654	6.28	10.30	3	0.30	0.06	0.31	0.00	0.00	19.2
1E	300	--	--	-4571	-1265	1318	0	-603	3403	6.28	10.30	2	0.29	0.03	0.17	0.00	0.00	19.2
1F	300	--	--	-4571	1015	1318	0	-603	-4654	6.28	10.30	2	0.41	0.03	0.17	0.00	0.00	19.2

1G	300	--	--	-4571	-1265	-2899	0	969	3403	6.28	10.30	2	0.29	0.07	0.37	0.00	0.00	19.2
1H	300	--	--	-4571	1015	-2899	0	969	-4654	6.28	10.30	2	0.41	0.07	0.37	0.00	0.00	19.2
1I	300	--	--	-19691	-1018	2838	0	-1112	-2066	6.28	10.30	4	0.12	0.06	0.28	0.00	0.00	19.2
1J	300	--	--	-19691	768	2838	0	-1112	816	6.28	10.30	4	0.08	0.06	0.28	0.00	0.00	19.2
1K	300	--	--	-19691	-1018	-4419	0	1478	-2066	6.28	10.30	4	0.13	0.10	0.44	0.00	0.00	19.2
1L	300	--	--	-19691	768	-4419	0	1478	816	6.28	10.30	4	0.08	0.10	0.44	0.00	0.00	19.2
1M	300	--	--	-594	-1018	2838	0	-1112	-2066	6.28	10.30	2	0.20	0.07	0.39	0.00	0.00	19.2
1N	300	--	--	-594	768	2838	0	-1112	816	6.28	10.30	3	0.08	0.07	0.39	0.00	0.00	19.2
1O	300	--	--	-594	-1018	-4419	0	1478	-2066	6.28	10.30	2	0.20	0.10	0.60	0.00	0.00	19.2
1P	300	--	--	-594	768	-4419	0	1478	816	6.28	10.30	3	0.09	0.10	0.60	0.00	0.00	19.2
2	300	--	--	-15248	-128	-1398	0	1082	-835	6.28	10.30	4	0.07	0.03	0.15	0.00	0.00	19.2
7	300	--	--	-13698	65	-948	0	108	-2007	6.28	10.30	3	0.10	0.02	0.10	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	338	--	--	-15546	-1265	1318	0	-1099	3207	8.29	10.30	3	0.18	0.03	0.14	0.00	0.00	12.8
1B	338	--	--	-15546	1015	1318	0	-1099	-4552	8.29	10.30	3	0.27	0.03	0.13	0.00	0.00	12.8
1C	338	--	--	-15546	-1265	-2899	0	2057	3207	8.29	10.30	3	0.19	0.06	0.29	0.00	0.00	12.8
1D	338	--	--	-15546	1015	-2899	0	2057	-4552	8.29	10.30	3	0.28	0.06	0.29	0.00	0.00	12.8
1E	338	--	--	-4403	-1265	1318	0	-1099	3207	8.29	10.30	3	0.23	0.03	0.15	0.00	0.00	12.8
1F	338	--	--	-4403	1015	1318	0	-1099	-4552	8.29	10.30	2	0.34	0.03	0.15	0.00	0.00	12.8
1G	338	--	--	-4403	-1265	-2899	0	2057	3207	8.29	10.30	3	0.24	0.07	0.34	0.00	0.00	12.8
1H	338	--	--	-4403	1015	-2899	0	2057	-4552	8.29	10.30	3	0.35	0.07	0.34	0.00	0.00	12.8
1I	338	--	--	-19523	-1018	2838	0	-2177	-2693	8.29	10.30	3	0.16	0.06	0.26	0.00	0.00	12.8
1J	338	--	--	-19523	768	2838	0	-2177	1348	8.29	10.30	4	0.11	0.06	0.28	0.00	0.00	12.8
1K	338	--	--	-19523	-1018	-4419	0	3136	-2693	8.29	10.30	3	0.18	0.10	0.44	0.00	0.00	12.8
1L	338	--	--	-19523	768	-4419	0	3136	1348	8.29	10.30	4	0.12	0.10	0.44	0.00	0.00	12.8
1M	338	--	--	-426	-1018	2838	0	-2177	-2693	8.29	10.30	3	0.23	0.07	0.35	0.00	0.00	12.8
1N	338	--	--	-426	768	2838	0	-2177	1348	8.29	10.30	3	0.13	0.07	0.39	0.00	0.00	12.8
1O	338	--	--	-426	-1018	-4419	0	3136	-2693	8.29	10.30	3	0.25	0.10	0.60	0.00	0.00	12.8
1P	338	--	--	-426	768	-4419	0	3136	1348	8.29	10.30	3	0.16	0.10	0.60	0.00	0.00	12.8
2	338	--	--	-15029	-128	-1097	0	1550	-883	8.29	10.30	4	0.08	0.02	0.12	0.00	0.00	12.8
7	338	--	--	-13479	65	-948	0	463	-1983	8.29	10.30	3	0.10	0.02	0.10	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	375	--	1.00	-15378	-1265	1318	0	-1594	3014	8.29	10.30	3	0.17	0.03	0.14	0.00	0.00	12.8
1B	375	--	1.00	-15378	1015	1318	0	-1594	-4454	8.29	10.30	3	0.27	0.03	0.13	0.00	0.00	12.8
1C	375	--	1.00	-15378	-1265	-2899	0	3146	3014	8.29	10.30	3	0.20	0.06	0.31	0.00	0.00	12.8
1D	375	--	1.00	-15378	1015	-2899	0	3146	-4454	8.29	10.30	3	0.29	0.06	0.29	0.00	0.00	12.8
1E	375	--	1.00	-4234	-1265	1318	0	-1594	3014	8.29	10.30	3	0.22	0.03	0.15	0.00	0.00	12.8
1F	375	--	1.00	-4234	1015	1318	0	-1594	-4454	8.29	10.30	3	0.34	0.03	0.15	0.00	0.00	12.8
1G	375	--	1.00	-4234	-1265	-2899	0	3146	3014	8.29	10.30	3	0.25	0.07	0.37	0.00	0.00	12.8
1H	375	--	1.00	-4234	1015	-2899	0	3146	-4454	8.29	10.30	3	0.36	0.07	0.34	0.00	0.00	12.8
1I	375	2.87	--	-19355	-1018	2838	0	-9291	-3319	8.29	10.30	3	0.36	0.06	0.28	0.00	0.00	12.8
1J	375	2.87	--	-19355	768	2838	0	-9291	1880	8.29	10.30	3	0.29	0.06	0.28	0.00	0.00	12.8
1K	375	1.12	--	-19355	-1018	-4419	0	5353	-3319	8.29	10.30	3	0.26	0.10	0.44	0.00	0.00	12.8
1L	375	1.12	--	-19355	768	-4419	0	5353	1880	8.29	10.30	3	0.19	0.10	0.44	0.00	0.00	12.8
1M	375	2.87	--	-258	-1018	2838	0	-9291	-3319	8.29	10.30	3	0.45	0.07	0.39	0.00	0.00	12.8
1N	375	2.87	--	-258	768	2838	0	-9291	1880	8.29	10.30	3	0.39	0.07	0.39	0.00	0.00	12.8
1O	375	1.12	--	-258	-1018	-4419	0	5353	-3319	8.29	10.30	3	0.34	0.10	0.61	0.00	0.00	12.8
1P	375	1.12	--	-258	768	-4419	0	5353	1880	8.29	10.30	3	0.26	0.10	0.61	0.00	0.00	12.8
2	375	--	--	-14810	-128	-796	0	1905	-930	8.29	10.30	4	0.08	0.02	0.09	0.00	0.00	12.8
7	375	--	--	-13260	65	-948	0	819	-1959	8.29	10.30	3	0.11	0.02	0.10	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

VERIFICA NODO IN TESTA AL PILASTRO, NODO NUM. 33 NON CONFINATO      γ<sub>Rd</sub>: 1.100

PROGETTAZIONE IN CAPACITA'

Asse loc. pilastro y nodo: --

Asse loc. pilastro z nodo ESTERNO: As<sub>2</sub>(inf)= 4.02, As<sub>1</sub>(sup)= 6.03, H<sub>jw</sub>= 33.0 cm, b<sub>j</sub>= 30.0 cm, h<sub>jc</sub>= 53.0 cm

FxMin,inf	FxMin,sup	FxMax,sup	FySup	FzSup	Vjbdy	Vjbdz	Vres,y	Vres,z	I.R.compr.	Ashy	Ashz	PASSO	Nota
				kg			kg	kg				cm	
--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--
-258	-3122	-13876	1117	165	--	26260	--	105002	0.25	--	1.23	33.00	

ASTA NUM. 9      NI 9      NF 18      SEZ. Rp B= 0.600 H= 0.300 (pilastro)

PIL. NUM. 4

armatura base = 4 X 3.14      per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	αMy	αMz	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST/ AANT	AINF/ ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	--																	
	cm				kg			kg*m		cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	--	--	-23332	-2051	3639	0	10935	8095	8.29	10.30	3	0.66	0.08	0.34	0.00	0.00	12.8
1B	0	--	--	-23332	1025	3639	0	10935	-6286	8.29	10.30	3	0.55	0.08	0.34	0.00	0.00	12.8
1C	0	--	--	-23332	-2051	-2072	0	-5177	8095	8.29	10.30	3	0.54	0.05	0.18	0.00	0.00	12.8
1D	0	--	--	-23332	1025	-2072	0	-5177	-6286	8.29	10.30	3	0.41	0.04	0.18	0.00	0.00	12.8
1E	0	--	--	-19028	-2051	3639	0	10935	8095	8.29	10.30	3	0.67	0.08	0.37	0.00	0.00	12.8
1F	0	--	--	-19028	1025	3639	0	10935	-6286	8.29	10.30	3	0.57	0.08	0.37	0.00	0.00	12.8
1G	0	--	--	-19028	-2051	-2072	0	-5177	8095	8.29	10.30	3	0.57	0.05	0.19	0.00	0.00	12.8

1H	0	--	--	-19028	1025	-2072	0	-5177	-6286	8.29	10.30	3	0.43	0.04	0.19	0.00	0.00	12.8
1I	0	--	--	-25200	-1419	5510	0	16398	4705	8.29	10.30	3	0.61	0.12	0.51	0.00	0.00	12.8
1J	0	--	--	-25200	393	5510	0	16398	-2895	8.29	10.30	3	0.54	0.12	0.51	0.00	0.00	12.8
1K	0	--	--	-25200	-1419	-3943	0	-10640	4705	8.29	10.30	3	0.45	0.08	0.36	0.00	0.00	12.8
1L	0	--	--	-25200	393	-3943	0	-10640	-2895	8.29	10.30	3	0.36	0.08	0.36	0.00	0.00	12.8
1M	0	--	--	-17160	-1419	5510	0	16398	4705	8.29	10.30	3	0.65	0.12	0.57	0.00	0.00	12.8
1N	0	--	--	-17160	393	5510	0	16398	-2895	8.29	10.30	3	0.58	0.12	0.57	0.00	0.00	12.8
1O	0	--	--	-17160	-1419	-3943	0	-10640	4705	8.29	10.30	3	0.48	0.09	0.41	0.00	0.00	12.8
1P	0	--	--	-17160	393	-3943	0	-10640	-2895	8.29	10.30	3	0.39	0.09	0.41	0.00	0.00	12.8
2	0	--	--	-29100	-623	-1346	0	385	1075	8.29	10.30	5	0.10	0.03	0.12	0.00	0.00	12.8
7	0	--	--	-29670	-29	1516	0	5187	-1592	8.29	10.30	4	0.18	0.03	0.13	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	38	--	--	-23163	-2051	3639	0	9564	7399	8.29	10.30	3	0.58	0.08	0.35	0.00	0.00	12.8
1B	38	--	--	-23163	1025	3639	0	9564	-5974	8.29	10.30	3	0.50	0.08	0.35	0.00	0.00	12.8
1C	38	--	--	-23163	-2051	-2072	0	-4393	7399	8.29	10.30	3	0.48	0.05	0.18	0.00	0.00	12.8
1D	38	--	--	-23163	1025	-2072	0	-4393	-5974	8.29	10.30	3	0.38	0.04	0.18	0.00	0.00	12.8
1E	38	--	--	-18859	-2051	3639	0	9564	7399	8.29	10.30	3	0.60	0.08	0.37	0.00	0.00	12.8
1F	38	--	--	-18859	1025	3639	0	9564	-5974	8.29	10.30	3	0.52	0.08	0.37	0.00	0.00	12.8
1G	38	--	--	-18859	-2051	-2072	0	-4393	7399	8.29	10.30	3	0.50	0.05	0.20	0.00	0.00	12.8
1H	38	--	--	-18859	1025	-2072	0	-4393	-5974	8.29	10.30	3	0.40	0.04	0.20	0.00	0.00	12.8
1I	38	--	--	-25031	-1419	5510	0	14316	4296	8.29	10.30	3	0.53	0.12	0.51	0.00	0.00	12.8
1J	38	--	--	-25031	393	5510	0	14316	-2872	8.29	10.30	3	0.47	0.12	0.51	0.00	0.00	12.8
1K	38	--	--	-25031	-1419	-3943	0	-9145	4296	8.29	10.30	3	0.39	0.08	0.37	0.00	0.00	12.8
1L	38	--	--	-25031	393	-3943	0	-9145	-2872	8.29	10.30	3	0.32	0.08	0.37	0.00	0.00	12.8
1M	38	--	--	-16991	-1419	5510	0	14316	4296	8.29	10.30	3	0.56	0.12	0.57	0.00	0.00	12.8
1N	38	--	--	-16991	393	5510	0	14316	-2872	8.29	10.30	3	0.51	0.12	0.57	0.00	0.00	12.8
1O	38	--	--	-16991	-1419	-3943	0	-9145	4296	8.29	10.30	3	0.42	0.09	0.41	0.00	0.00	12.8
1P	38	--	--	-16991	393	-3943	0	-9145	-2872	8.29	10.30	3	0.34	0.09	0.41	0.00	0.00	12.8
2	38	--	--	-28881	-623	-1103	0	844	841	8.29	10.30	4	0.10	0.02	0.10	0.00	0.00	12.8
7	38	--	--	-29451	-29	1516	0	4619	-1603	8.29	10.30	4	0.17	0.03	0.13	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	75	--	--	-22994	-2051	3639	0	8193	6702	6.28	10.30	3	0.56	0.08	0.35	0.00	0.00	19.2
1B	75	--	--	-22994	1025	3639	0	8193	-5662	6.28	10.30	3	0.49	0.08	0.35	0.00	0.00	19.2
1C	75	--	--	-22994	-2051	-2072	0	-3610	6702	6.28	10.30	3	0.45	0.05	0.20	0.00	0.00	19.2
1D	75	--	--	-22994	1025	-2072	0	-3610	-5662	6.28	10.30	3	0.37	0.04	0.20	0.00	0.00	19.2
1E	75	--	--	-18690	-2051	3639	0	8193	6702	6.28	10.30	3	0.58	0.08	0.37	0.00	0.00	19.2
1F	75	--	--	-18690	1025	3639	0	8193	-5662	6.28	10.30	3	0.51	0.08	0.37	0.00	0.00	19.2
1G	75	--	--	-18690	-2051	-2072	0	-3610	6702	6.28	10.30	3	0.48	0.05	0.21	0.00	0.00	19.2
1H	75	--	--	-18690	1025	-2072	0	-3610	-5662	6.28	10.30	3	0.40	0.05	0.21	0.00	0.00	19.2
1I	75	--	--	-24862	-1419	5510	0	12233	3888	6.28	10.30	3	0.51	0.12	0.51	0.00	0.00	19.2
1J	75	--	--	-24862	393	5510	0	12233	-2848	6.28	10.30	3	0.47	0.12	0.51	0.00	0.00	19.2
1K	75	--	--	-24862	-1419	-3943	0	-7651	3888	6.28	10.30	3	0.37	0.08	0.37	0.00	0.00	19.2
1L	75	--	--	-24862	393	-3943	0	-7651	-2848	6.28	10.30	3	0.32	0.08	0.37	0.00	0.00	19.2
1M	75	--	--	-16822	-1419	5510	0	12233	3888	6.28	10.30	3	0.55	0.12	0.57	0.00	0.00	19.2
1N	75	--	--	-16822	393	5510	0	12233	-2848	6.28	10.30	3	0.51	0.12	0.57	0.00	0.00	19.2
1O	75	--	--	-16822	-1419	-3943	0	-7651	3888	6.28	10.30	3	0.40	0.09	0.41	0.00	0.00	19.2
1P	75	--	--	-16822	393	-3943	0	-7651	-2848	6.28	10.30	3	0.34	0.09	0.41	0.00	0.00	19.2
2	75	--	--	-28662	-623	-859	0	1212	608	6.28	10.30	4	0.10	0.02	0.08	0.00	0.00	19.2
7	75	--	--	-29232	-29	1516	0	4050	-1614	6.28	10.30	4	0.17	0.03	0.13	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	113	--	--	-22825	-2051	3639	0	6822	6006	6.28	10.30	3	0.48	0.08	0.35	0.00	0.00	19.2
1B	113	--	--	-22825	1025	3639	0	6822	-5351	6.28	10.30	3	0.44	0.08	0.35	0.00	0.00	19.2
1C	113	--	--	-22825	-2051	-2072	0	-2826	6006	6.28	10.30	3	0.38	0.05	0.20	0.00	0.00	19.2
1D	113	--	--	-22825	1025	-2072	0	-2826	-5351	6.28	10.30	3	0.33	0.04	0.20	0.00	0.00	19.2
1E	113	--	--	-18521	-2051	3639	0	6822	6006	6.28	10.30	3	0.50	0.08	0.37	0.00	0.00	19.2
1F	113	--	--	-18521	1025	3639	0	6822	-5351	6.28	10.30	3	0.45	0.08	0.37	0.00	0.00	19.2
1G	113	--	--	-18521	-2051	-2072	0	-2826	6006	6.28	10.30	3	0.41	0.05	0.21	0.00	0.00	19.2
1H	113	--	--	-18521	1025	-2072	0	-2826	-5351	6.28	10.30	3	0.36	0.05	0.21	0.00	0.00	19.2
1I	113	--	--	-24693	-1419	5510	0	10151	3480	6.28	10.30	3	0.43	0.12	0.51	0.00	0.00	19.2
1J	113	--	--	-24693	393	5510	0	10151	-2825	6.28	10.30	3	0.39	0.12	0.51	0.00	0.00	19.2
1K	113	--	--	-24693	-1419	-3943	0	-6156	3480	6.28	10.30	3	0.31	0.08	0.37	0.00	0.00	19.2
1L	113	--	--	-24693	393	-3943	0	-6156	-2825	6.28	10.30	3	0.27	0.08	0.37	0.00	0.00	19.2
1M	113	--	--	-16653	-1419	5510	0	10151	3480	6.28	10.30	3	0.45	0.12	0.57	0.00	0.00	19.2
1N	113	--	--	-16653	393	5510	0	10151	-2825	6.28	10.30	3	0.42	0.12	0.57	0.00	0.00	19.2
1O	113	--	--	-16653	-1419	-3943	0	-6156	3480	6.28	10.30	3	0.33	0.09	0.41	0.00	0.00	19.2
1P	113	--	--	-16653	393	-3943	0	-6156	-2825	6.28	10.30	3	0.29	0.09	0.41	0.00	0.00	19.2
2	113	--	--	-28443	-623	-616	0	1489	374	6.28	10.30	4	0.10	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
7	113	--	--	-29013	-29	1516	0	3482	-1625	6.28	10.30	4	0.16	0.03	0.13	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	150	--	--	-22656	-2051	3639	0	5451	5309	6.28	10.30	3	0.40	0.08	0.35	0.00	0.00	19.2
1B	150	--	--	-22656	1025	3639	0	5451	-5039	6.28	10.30	3	0.38	0.08	0.35	0.00	0.00	19.2
1C	150	--	--	-22656	-2051	-2072	0	-2043	5309	6.28	10.30	3	0.32	0.05	0.20	0.00	0.00	19.2
1D	150	--	--	-22656	1025	-2072	0	-2043	-5039	6.28	10.30	3	0.30	0.04	0.20	0.00	0.00	19.2
1E	150	--	--	-18352	-2051	3639	0	5451	5309	6.28	10.30	3	0.41	0.08	0.37	0.00	0.00	19.2
1F	150	--	--	-18352	1025	3639	0	5451	-5039	6.28	10.30	3	0.40	0.08	0.37	0.00	0.00	19.2
1G	150	--	--	-18352	-2051	-2072	0	-2043	5309	6.28	10.30	3	0.35	0.05	0.21	0.00	0.00	19.2
1H	150	--	--	-18352	1025	-2072	0	-2043	-5039	6.28	10.30	3	0.32	0.05	0.21	0.00	0.00	19.2
1I	150	--	--	-24524	-1419	5510	0	8069	3072	6.28	10.30	3	0.34	0.12	0.51	0.00	0.00	19.2
1J	150	--	--	-24524	393	5510	0	8069	-2801	6.28	10.30	3	0.33	0.12	0.51	0.00	0.00	19.2
1K	150	--	--	-24524	-1419	-3943	0	-4661	3072	6.28	10.30	3	0.24	0.08	0.37	0.00	0.00	19.2
1L	150	--	--	-24524	393	-3943	0	-4661	-2801	6.28	10.30	3	0.23	0.08	0.37	0.00	0.00	19.2

1M	150	--	--	-16484	-1419	5510	0	8069	3072	6.28	10.30	3	0.36	0.12	0.57	0.00	0.00	19.2
1N	150	--	--	-16484	393	5510	0	8069	-2801	6.28	10.30	3	0.35	0.12	0.57	0.00	0.00	19.2
1O	150	--	--	-16484	-1419	-3943	0	-4661	3072	6.28	10.30	3	0.26	0.09	0.41	0.00	0.00	19.2
1P	150	--	--	-16484	393	-3943	0	-4661	-2801	6.28	10.30	3	0.25	0.09	0.41	0.00	0.00	19.2
2	150	--	--	-28224	-623	-373	0	1675	141	6.28	10.30	5	0.10	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
7	150	--	--	-28794	-29	1516	0	2913	-1636	6.28	10.30	4	0.15	0.03	0.13	0.00	0.00	19.2
apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2																		
1A	188	--	--	-22487	-2051	3639	0	4079	4613	6.28	10.30	3	0.32	0.08	0.35	0.00	0.00	19.2
1B	188	--	--	-22487	1025	3639	0	4079	-4727	6.28	10.30	3	0.33	0.08	0.35	0.00	0.00	19.2
1C	188	--	--	-22487	-2051	-2072	0	-1259	4613	6.28	10.30	3	0.26	0.05	0.20	0.00	0.00	19.2
1D	188	--	--	-22487	1025	-2072	0	-1259	-4727	6.28	10.30	3	0.27	0.04	0.20	0.00	0.00	19.2
1E	188	--	--	-18183	-2051	3639	0	4079	4613	6.28	10.30	3	0.33	0.08	0.37	0.00	0.00	19.2
1F	188	--	--	-18183	1025	3639	0	4079	-4727	6.28	10.30	3	0.34	0.08	0.37	0.00	0.00	19.2
1G	188	--	--	-18183	-2051	-2072	0	-1259	4613	6.28	10.30	3	0.28	0.05	0.21	0.00	0.00	19.2
1H	188	--	--	-18183	1025	-2072	0	-1259	-4727	6.28	10.30	3	0.29	0.05	0.21	0.00	0.00	19.2
1I	188	--	--	-24355	-1419	5510	0	5987	2664	6.28	10.30	3	0.26	0.12	0.52	0.00	0.00	19.2
1J	188	--	--	-24355	393	5510	0	5987	-2778	6.28	10.30	3	0.26	0.12	0.52	0.00	0.00	19.2
1K	188	--	--	-24355	-1419	-3943	0	-3167	2664	6.28	10.30	3	0.19	0.08	0.37	0.00	0.00	19.2
1L	188	--	--	-24355	393	-3943	0	-3167	-2778	6.28	10.30	3	0.19	0.08	0.37	0.00	0.00	19.2
1M	188	--	--	-16315	-1419	5510	0	5987	2664	6.28	10.30	3	0.28	0.12	0.58	0.00	0.00	19.2
1N	188	--	--	-16315	393	5510	0	5987	-2778	6.28	10.30	3	0.28	0.12	0.58	0.00	0.00	19.2
1O	188	--	--	-16315	-1419	-3943	0	-3167	2664	6.28	10.30	3	0.20	0.09	0.41	0.00	0.00	19.2
1P	188	--	--	-16315	393	-3943	0	-3167	-2778	6.28	10.30	3	0.20	0.09	0.41	0.00	0.00	19.2
2	188	--	--	-28005	-623	-130	0	1769	-93	6.28	10.30	5	0.10	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
7	188	--	--	-28575	-29	1516	0	2345	-1646	6.28	10.30	4	0.14	0.03	0.13	0.00	0.00	19.2
apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2																		
1A	225	--	--	-22318	-2051	3639	0	2708	3917	6.28	10.30	3	0.24	0.08	0.35	0.00	0.00	19.2
1B	225	--	--	-22318	1025	3639	0	2708	-4416	6.28	10.30	3	0.27	0.08	0.35	0.00	0.00	19.2
1C	225	--	--	-22318	-2051	-2072	0	-476	3917	6.28	10.30	3	0.20	0.05	0.20	0.00	0.00	19.2
1D	225	--	--	-22318	1025	-2072	0	-476	-4416	6.28	10.30	3	0.23	0.04	0.20	0.00	0.00	19.2
1E	225	--	--	-18014	-2051	3639	0	2708	3917	6.28	10.30	3	0.25	0.08	0.37	0.00	0.00	19.2
1F	225	--	--	-18014	1025	3639	0	2708	-4416	6.28	10.30	3	0.29	0.08	0.37	0.00	0.00	19.2
1G	225	--	--	-18014	-2051	-2072	0	-476	3917	6.28	10.30	3	0.22	0.05	0.21	0.00	0.00	19.2
1H	225	--	--	-18014	1025	-2072	0	-476	-4416	6.28	10.30	3	0.26	0.05	0.21	0.00	0.00	19.2
1I	225	--	--	-24186	-1419	5510	0	3905	2256	6.28	10.30	3	0.19	0.12	0.52	0.00	0.00	19.2
1J	225	--	--	-24186	393	5510	0	3905	-2755	6.28	10.30	3	0.21	0.12	0.52	0.00	0.00	19.2
1K	225	--	--	-24186	-1419	-3943	0	-1672	2256	6.28	10.30	4	0.14	0.08	0.37	0.00	0.00	19.2
1L	225	--	--	-24186	393	-3943	0	-1672	-2755	6.28	10.30	3	0.16	0.08	0.37	0.00	0.00	19.2
1M	225	--	--	-16146	-1419	5510	0	3905	2256	6.28	10.30	3	0.19	0.12	0.58	0.00	0.00	19.2
1N	225	--	--	-16146	393	5510	0	3905	-2755	6.28	10.30	3	0.22	0.12	0.58	0.00	0.00	19.2
1O	225	--	--	-16146	-1419	-3943	0	-1672	2256	6.28	10.30	3	0.14	0.09	0.41	0.00	0.00	19.2
1P	225	--	--	-16146	393	-3943	0	-1672	-2755	6.28	10.30	3	0.17	0.09	0.41	0.00	0.00	19.2
2	225	--	--	-27786	-623	114	0	1772	-327	6.28	10.30	4	0.10	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
7	225	--	--	-28356	-29	1516	0	1776	-1657	6.28	10.30	4	0.13	0.03	0.13	0.00	0.00	19.2
apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2																		
1A	263	--	--	-22149	-2051	3639	0	1337	3220	6.28	10.30	3	0.18	0.08	0.35	0.00	0.00	19.2
1B	263	--	--	-22149	1025	3639	0	1337	-4104	6.28	10.30	3	0.23	0.08	0.35	0.00	0.00	19.2
1C	263	--	--	-22149	-2051	-2072	0	308	3220	6.28	10.30	3	0.16	0.05	0.20	0.00	0.00	19.2
1D	263	--	--	-22149	1025	-2072	0	308	-4104	6.28	10.30	3	0.21	0.04	0.20	0.00	0.00	19.2
1E	263	--	--	-17845	-2051	3639	0	1337	3220	6.28	10.30	3	0.18	0.08	0.37	0.00	0.00	19.2
1F	263	--	--	-17845	1025	3639	0	1337	-4104	6.28	10.30	3	0.24	0.08	0.37	0.00	0.00	19.2
1G	263	--	--	-17845	-2051	-2072	0	308	3220	6.28	10.30	3	0.17	0.05	0.21	0.00	0.00	19.2
1H	263	--	--	-17845	1025	-2072	0	308	-4104	6.28	10.30	3	0.23	0.05	0.21	0.00	0.00	19.2
1I	263	--	--	-24017	-1419	5510	0	1823	1848	6.28	10.30	4	0.13	0.12	0.52	0.00	0.00	19.2
1J	263	--	--	-24017	393	5510	0	1823	-2731	6.28	10.30	3	0.16	0.12	0.52	0.00	0.00	19.2
1K	263	--	--	-24017	-1419	-3943	0	-178	1848	6.28	10.30	4	0.11	0.08	0.37	0.00	0.00	19.2
1L	263	--	--	-24017	393	-3943	0	-178	-2731	6.28	10.30	4	0.15	0.08	0.37	0.00	0.00	19.2
1M	263	--	--	-15977	-1419	5510	0	1823	1848	6.28	10.30	3	0.12	0.12	0.58	0.00	0.00	19.2
1N	263	--	--	-15977	393	5510	0	1823	-2731	6.28	10.30	3	0.17	0.12	0.58	0.00	0.00	19.2
1O	263	--	--	-15977	-1419	-3943	0	-178	1848	6.28	10.30	4	0.10	0.09	0.41	0.00	0.00	19.2
1P	263	--	--	-15977	393	-3943	0	-178	-2731	6.28	10.30	3	0.14	0.09	0.41	0.00	0.00	19.2
2	263	--	--	-27567	-623	357	0	1683	-560	6.28	10.30	4	0.10	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
7	263	--	--	-28137	-29	1516	0	1208	-1668	6.28	10.30	4	0.12	0.03	0.13	0.00	0.00	19.2
apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2																		
1A	300	--	--	-21980	-2051	3639	0	-34	2524	6.28	10.30	4	0.13	0.08	0.35	0.00	0.00	19.2
1B	300	--	--	-21980	1025	3639	0	-34	-3792	6.28	10.30	3	0.19	0.08	0.35	0.00	0.00	19.2
1C	300	--	--	-21980	-2051	-2072	0	1091	2524	6.28	10.30	4	0.14	0.05	0.20	0.00	0.00	19.2
1D	300	--	--	-21980	1025	-2072	0	1091	-3792	6.28	10.30	3	0.20	0.04	0.20	0.00	0.00	19.2
1E	300	--	--	-17676	-2051	3639	0	-34	2524	6.28	10.30	4	0.13	0.08	0.37	0.00	0.00	19.2
1F	300	--	--	-17676	1025	3639	0	-34	-3792	6.28	10.30	3	0.20	0.08	0.37	0.00	0.00	19.2
1G	300	--	--	-17676	-2051	-2072	0	1091	2524	6.28	10.30	3	0.14	0.05	0.21	0.00	0.00	19.2
1H	300	--	--	-17676	1025	-2072	0	1091	-3792	6.28	10.30	3	0.22	0.05	0.21	0.00	0.00	19.2
1I	300	--	--	-23848	-1419	5510	0	-260	1440	6.28	10.30	4	0.10	0.12	0.52	0.00	0.00	19.2
1J	300	--	--	-23848	393	5510	0	-260	-2708	6.28	10.30	4	0.15	0.12	0.52	0.00	0.00	19.2
1K	300	--	--	-23848	-1419	-3943	0	1317	1440	6.28	10.30	4	0.11	0.08	0.37	0.00	0.00	19.2
1L	300	--	--	-23848	393	-3943	0	1317	-2708	6.28	10.							

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	338	--	--	-21811	-2051	3639	0	-1405	1827	8.29	10.30	4	0.12	0.08	0.35	0.00	0.00	12.8
1B	338	--	--	-21811	1025	3639	0	-1405	-3480	8.29	10.30	3	0.19	0.08	0.33	0.00	0.00	12.8
1C	338	--	--	-21811	-2051	-2072	0	1875	1827	8.29	10.30	4	0.12	0.05	0.20	0.00	0.00	12.8
1D	338	--	--	-21811	1025	-2072	0	1875	-3480	8.29	10.30	3	0.20	0.04	0.19	0.00	0.00	12.8
1E	338	--	--	-17507	-2051	3639	0	-1405	1827	8.29	10.30	4	0.11	0.08	0.35	0.00	0.00	12.8
1F	338	--	--	-17507	1025	3639	0	-1405	-3480	8.29	10.30	3	0.19	0.08	0.35	0.00	0.00	12.8
1G	338	--	--	-17507	-2051	-2072	0	1875	1827	8.29	10.30	3	0.12	0.05	0.21	0.00	0.00	12.8
1H	338	--	--	-17507	1025	-2072	0	1875	-3480	8.29	10.30	3	0.20	0.05	0.20	0.00	0.00	12.8
1I	338	--	--	-23679	-1419	5510	0	-2342	1031	8.29	10.30	4	0.11	0.12	0.52	0.00	0.00	12.8
1J	338	--	--	-23679	393	5510	0	-2342	-2685	8.29	10.30	3	0.17	0.12	0.49	0.00	0.00	12.8
1K	338	--	--	-23679	-1419	-3943	0	2812	1031	8.29	10.30	4	0.11	0.08	0.37	0.00	0.00	12.8
1L	338	--	--	-23679	393	-3943	0	2812	-2685	8.29	10.30	3	0.17	0.08	0.37	0.00	0.00	12.8
1M	338	--	--	-15639	-1419	5510	0	-2342	1031	8.29	10.30	4	0.09	0.12	0.58	0.00	0.00	12.8
1N	338	--	--	-15639	393	5510	0	-2342	-2685	8.29	10.30	3	0.17	0.12	0.54	0.00	0.00	12.8
1O	338	--	--	-15639	-1419	-3943	0	2812	1031	8.29	10.30	3	0.10	0.09	0.42	0.00	0.00	12.8
1P	338	--	--	-15639	393	-3943	0	2812	-2685	8.29	10.30	3	0.18	0.09	0.42	0.00	0.00	12.8
2	338	--	--	-27129	-623	844	0	1233	-1027	8.29	10.30	4	0.10	0.02	0.08	0.00	0.00	12.8
7	338	--	--	-27699	-29	1516	0	71	-1690	8.29	10.30	4	0.11	0.03	0.13	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
 Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	375	--	1.00	-21642	-2051	3639	0	-2776	1132	8.29	10.30	4	0.11	0.08	0.35	0.00	0.00	12.8
1B	375	--	1.00	-21642	1025	3639	0	-2776	-3172	8.29	10.30	3	0.20	0.08	0.33	0.00	0.00	12.8
1C	375	--	1.00	-21642	-2051	-2072	0	2658	1132	8.29	10.30	4	0.11	0.05	0.20	0.00	0.00	12.8
1D	375	--	1.00	-21642	1025	-2072	0	2658	-3172	8.29	10.30	3	0.19	0.04	0.19	0.00	0.00	12.8
1E	375	--	1.00	-17338	-2051	3639	0	-2776	1132	8.29	10.30	4	0.11	0.08	0.37	0.00	0.00	12.8
1F	375	--	1.00	-17338	1025	3639	0	-2776	-3172	8.29	10.30	3	0.20	0.08	0.35	0.00	0.00	12.8
1G	375	--	1.00	-17338	-2051	-2072	0	2658	1132	8.29	10.30	4	0.10	0.05	0.21	0.00	0.00	12.8
1H	375	--	1.00	-17338	1025	-2072	0	2658	-3172	8.29	10.30	3	0.20	0.05	0.20	0.00	0.00	12.8
1I	375	1.00	--	-23510	-1419	5510	0	-4428	623	8.29	10.30	4	0.13	0.12	0.52	0.00	0.00	12.8
1J	375	1.00	--	-23510	393	5510	0	-4428	-2661	8.29	10.30	3	0.20	0.12	0.52	0.00	0.00	12.8
1K	375	1.83	--	-23510	-1419	-3943	0	7877	623	8.29	10.30	3	0.20	0.08	0.37	0.00	0.00	12.8
1L	375	1.83	--	-23510	393	-3943	0	7877	-2661	8.29	10.30	3	0.28	0.08	0.37	0.00	0.00	12.8
1M	375	1.00	--	-15470	-1419	5510	0	-4428	623	8.29	10.30	3	0.12	0.12	0.58	0.00	0.00	12.8
1N	375	1.00	--	-15470	393	5510	0	-4428	-2661	8.29	10.30	3	0.21	0.12	0.58	0.00	0.00	12.8
1O	375	1.83	--	-15470	-1419	-3943	0	7877	623	8.29	10.30	3	0.22	0.09	0.42	0.00	0.00	12.8
1P	375	1.83	--	-15470	393	-3943	0	7877	-2661	8.29	10.30	3	0.30	0.09	0.42	0.00	0.00	12.8
2	375	--	--	-26910	-623	1087	0	871	-1261	8.29	10.30	4	0.10	0.02	0.09	0.00	0.00	12.8
7	375	--	--	-27480	-29	1516	0	-498	-1701	8.29	10.30	4	0.12	0.03	0.13	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
 Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

#### VERIFICA NODO IN TESTA AL PILASTRO, NODO NUM. 18 NON CONFINATO $\gamma_{Rd}$ : 1.100

##### PROGETTAZIONE IN CAPACITA'

Asse loc. pilastro y nodo: --

Asse loc. pilastro z nodo ESTERNO: As2(inf)= 4.02, As1(sup)= 6.03, H<sub>jw</sub>= 33.0 cm, b<sub>j</sub>= 30.0 cm, h<sub>jc</sub>= 53.0 cm

FxMin,inf	FxMin,sup	FxMax,sup	FySup	FzSup	Vjbdy	Vjbdz	Vres,y	Vres,z	I.R.compr.	Ashy	Ashz	PASSO	Nota
kg					kg		kg			cmq		cm	
-15470	-14789	-20591	985	2928	--	23496	--	101810	0.23	--	--	33.00	

#### L E G E N D A

Prima asta	Ultima asta	Nome disegno	Descrizione disegno
7	9	DONORATICO-BLOCCO A 0001_IP1.YPI	

Lavoro: **DONORATICO-BLOCCO A** Intestazione lavoro: **MasterSap 2020**Elemento: **PILASTRO** Gruppo: **1** Tabella: **PILASTRI Fl6**Descrizione: **pilastri aule**Rck: **350.00** kg/cm<sup>2</sup> fyk: **4580.0** kg/cm<sup>2</sup> γRd: **1.300** Copriferro di calcolo: **3.5** cm Copriferro di disegno: **3.5** cmVerifica in ottemperanza alle NTC2018 Diametro staffe: **8** mm Numero braccia: **2**ρ min.: **1.000** % Passo max. armatura longitudinale: **50.0** cm**ASTA NUM. 10** NI 4 NF 23 SEZ. Rp B= 0.500 H= 0.300 (pilastro)**PIL. NUM. 6**

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	αMy	αMz	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST/ AANT	AINF/ ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm				kg			kg*m		cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	--	--	-19025	-368	2689	0	6082	3760	6.03	8.04	3	0.41	0.07	0.32	0.00	0.00	12.8
1B	0	--	--	-19025	5418	2689	0	6082	-11459	6.03	10.05	3	0.90	0.15	0.49	0.00	0.00	12.8
1C	0	--	--	-19025	-368	-1898	0	-4576	3760	6.03	8.04	3	0.35	0.05	0.23	0.00	0.00	12.8
1D	0	--	--	-19025	5418	-1898	0	-4576	-11459	6.03	10.05	3	0.87	0.15	0.49	0.00	0.00	12.8
1E	0	--	--	-17155	-368	2689	0	6082	3760	6.03	8.04	3	0.42	0.07	0.33	0.00	0.00	12.8
1F	0	--	--	-17155	5418	2689	0	6082	-11459	6.03	10.05	3	0.92	0.15	0.51	0.00	0.00	12.8
1G	0	--	--	-17155	-368	-1898	0	-4576	3760	6.03	8.04	3	0.36	0.05	0.23	0.00	0.00	12.8
1H	0	--	--	-17155	5418	-1898	0	-4576	-11459	6.03	10.05	3	0.89	0.15	0.51	0.00	0.00	12.8
1I	0	--	--	-18761	582	4000	0	9107	3854	6.03	8.04	3	0.55	0.10	0.48	0.00	0.00	12.8
1J	0	--	--	-18761	4468	4000	0	9107	-9984	6.03	10.05	3	0.86	0.12	0.44	0.00	0.00	12.8
1K	0	--	--	-18761	582	-3209	0	-7600	3854	6.03	8.04	3	0.48	0.08	0.39	0.00	0.00	12.8
1L	0	--	--	-18761	4468	-3209	0	-7600	-9984	6.03	8.04	3	0.96	0.12	0.43	0.00	0.00	12.8
1M	0	--	--	-17419	582	4000	0	9107	3854	6.03	8.04	3	0.55	0.10	0.49	0.00	0.00	12.8
1N	0	--	--	-17419	4468	4000	0	9107	-9984	6.03	10.05	3	0.87	0.12	0.45	0.00	0.00	12.8
1O	0	--	--	-17419	582	-3209	0	-7600	3854	6.03	8.04	3	0.49	0.08	0.39	0.00	0.00	12.8
1P	0	--	--	-17419	4468	-3209	0	-7600	-9984	6.03	8.04	3	0.97	0.12	0.44	0.00	0.00	12.8
2	0	--	--	-26100	3644	-120	0	-519	-3697	6.03	8.04	3	0.23	0.10	0.37	0.00	0.00	12.8
7	0	--	--	-26420	4550	467	0	829	-5660	6.03	8.04	3	0.38	0.12	0.46	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 6.03 asup= 6.03 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 12.8 n.spille lungo B: 3, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	38	--	--	-18885	-368	2689	0	5074	3622	6.03	8.04	3	0.37	0.07	0.32	0.00	0.00	12.8
1B	38	--	--	-18885	5418	2689	0	5074	-6828	6.03	8.04	3	0.61	0.15	0.61	0.00	0.00	12.8
1C	38	--	--	-18885	-368	-1898	0	-3864	3622	6.03	8.04	3	0.32	0.05	0.23	0.00	0.00	12.8
1D	38	--	--	-18885	5418	-1898	0	-3864	-6828	6.03	8.04	3	0.58	0.15	0.61	0.00	0.00	12.8
1E	38	--	--	-17015	-368	2689	0	5074	3622	6.03	8.04	3	0.37	0.07	0.33	0.00	0.00	12.8
1F	38	--	--	-17015	5418	2689	0	5074	-6828	6.03	8.04	3	0.62	0.15	0.62	0.00	0.00	12.8
1G	38	--	--	-17015	-368	-1898	0	-3864	3622	6.03	8.04	3	0.33	0.05	0.24	0.00	0.00	12.8
1H	38	--	--	-17015	5418	-1898	0	-3864	-6828	6.03	8.04	3	0.59	0.15	0.62	0.00	0.00	12.8
1I	38	--	--	-18621	582	4000	0	7607	1889	6.03	8.04	3	0.37	0.10	0.48	0.00	0.00	12.8
1J	38	--	--	-18621	4468	4000	0	7607	-5095	6.03	8.04	3	0.57	0.12	0.48	0.00	0.00	12.8
1K	38	--	--	-18621	582	-3209	0	-6397	1889	6.03	8.04	3	0.32	0.08	0.39	0.00	0.00	12.8
1L	38	--	--	-18621	4468	-3209	0	-6397	-5095	6.03	8.04	3	0.52	0.12	0.43	0.00	0.00	12.8
1M	38	--	--	-17279	582	4000	0	7607	1889	6.03	8.04	3	0.38	0.10	0.49	0.00	0.00	12.8
1N	38	--	--	-17279	4468	4000	0	7607	-5095	6.03	8.04	3	0.57	0.12	0.49	0.00	0.00	12.8
1O	38	--	--	-17279	582	-3209	0	-6397	1889	6.03	8.04	3	0.32	0.08	0.40	0.00	0.00	12.8
1P	38	--	--	-17279	4468	-3209	0	-6397	-5095	6.03	8.04	3	0.53	0.12	0.44	0.00	0.00	12.8
2	38	--	--	-25918	3644	-120	0	-474	-2330	6.03	8.04	4	0.16	0.10	0.37	0.00	0.00	12.8
7	38	--	--	-26237	4550	467	0	654	-3954	6.03	8.04	3	0.25	0.12	0.46	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	75	--	--	-18745	-368	2689	0	4065	3484	4.02	8.04	3	0.36	0.07	0.32	0.00	0.00	19.2
1B	75	--	--	-18745	5418	2689	0	4065	-4796	4.02	8.04	3	0.46	0.15	0.61	0.00	0.00	19.2
1C	75	--	--	-18745	-368	-1898	0	-3151	3484	4.02	8.04	3	0.32	0.05	0.23	0.00	0.00	19.2
1D	75	--	--	-18745	5418	-1898	0	-3151	-4796	4.02	8.04	3	0.42	0.15	0.61	0.00	0.00	19.2
1E	75	--	--	-16875	-368	2689	0	4065	3484	4.02	8.04	3	0.37	0.07	0.33	0.00	0.00	19.2
1F	75	--	--	-16875	5418	2689	0	4065	-4796	4.02	8.04	3	0.47	0.15	0.62	0.00	0.00	19.2
1G	75	--	--	-16875	-368	-1898	0	-3151	3484	4.02	8.04	3	0.33	0.05	0.24	0.00	0.00	19.2
1H	75	--	--	-16875	5418	-1898	0	-3151	-4796	4.02	8.04	3	0.44	0.15	0.62	0.00	0.00	19.2
1I	75	--	--	-18481	582	4000	0	6106	2108	4.02	8.04	3	0.37	0.10	0.48	0.00	0.00	19.2
1J	75	--	--	-18481	4468	4000	0	6106	-3420	4.02	8.04	3	0.46	0.12	0.48	0.00	0.00	19.2
1K	75	--	--	-18481	582	-3209	0	-5193	2108	4.02	8.04	3	0.32	0.08	0.39	0.00	0.00	19.2
1L	75	--	--	-18481	4468	-3209	0	-5193	-3420	4.02	8.04	3	0.41	0.12	0.47	0.00	0.00	19.2
1M	75	--	--	-17139	582	4000	0	6106	2108	4.02	8.04	3	0.38	0.10	0.49	0.00	0.00	19.2
1N	75	--	--	-17139	4468	4000	0	6106	-3420	4.02	8.04	3	0.46	0.12	0.49	0.00	0.00	19.2
1O	75	--	--	-17139	582	-3209	0	-5193	2108	4.02	8.04	3	0.33	0.08	0.40	0.00	0.00	19.2
1P	75	--	--	-17139	4468	-3209	0	-5193	-3420	4.02	8.04	3	0.42	0.12	0.48	0.00	0.00	19.2
2	75	--	--	-25736	3644	-120	0	-429	-964	4.02	8.04	4	0.11	0.10	0.37	0.00	0.00	19.2
7	75	--	--	-26054	4550	467	0	479	-2248	4.02	8.04	4	0.16	0.12	0.46	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	113	--	--	-18605	-368	2689	0	3056	3346	4.02	8.04	3	0.31	0.07	0.32	0.00	0.00	19.2
1B	113	--	--	-18605	5418	2689	0	3056	-2764	4.02	8.04	3	0.27	0.15	0.57	0.00	0.00	19.2
1C	113	--	--	-18605	-368	-1898	0	-2439	3346	4.02	8.04	3	0.28	0.05	0.23	0.00	0.00	19.2
1D	113	--	--	-18605	5418	-1898	0	-2439	-2764	4.02	8.04	3	0.24	0.15	0.61	0.00	0.00	19.2
1E	113	--	--	-16735	-368	2689	0	3056	3346	4.02	8.04	3	0.31	0.07	0.33	0.00	0.00	19.2
1F	113	--	--	-16735	5418	2689	0	3056	-2764	4.02	8.04	3	0.27	0.15	0.58	0.00	0.00	19.2
1G	113	--	--	-16735	-368	-1898	0	-2439	3346	4.02	8.04	3	0.29	0.05	0.24	0.00	0.00	19.2

1H	113	--	--	-16735	5418	-1898	0	-2439	-2764	4.02	8.04	3	0.25	0.15	0.63	0.00	0.00	19.2
1I	113	--	--	-18341	582	4000	0	4606	2326	4.02	8.04	3	0.31	0.10	0.48	0.00	0.00	19.2
1J	113	--	--	-18341	4468	4000	0	4606	-1745	4.02	8.04	3	0.27	0.12	0.48	0.00	0.00	19.2
1K	113	--	--	-18341	582	-3209	0	-3989	2326	4.02	8.04	3	0.28	0.08	0.39	0.00	0.00	19.2
1L	113	--	--	-18341	4468	-3209	0	-3989	-1745	4.02	8.04	3	0.24	0.12	0.47	0.00	0.00	19.2
1M	113	--	--	-16999	582	4000	0	4606	2326	4.02	8.04	3	0.31	0.11	0.50	0.00	0.00	19.2
1N	113	--	--	-16999	4468	4000	0	4606	-1745	4.02	8.04	3	0.28	0.12	0.50	0.00	0.00	19.2
1O	113	--	--	-16999	582	-3209	0	-3989	2326	4.02	8.04	3	0.28	0.08	0.40	0.00	0.00	19.2
1P	113	--	--	-16999	4468	-3209	0	-3989	-1745	4.02	8.04	3	0.25	0.12	0.48	0.00	0.00	19.2
2	113	--	--	-25554	3644	-120	0	-384	403	4.02	8.04	6	0.10	0.10	0.37	0.00	0.00	19.2
7	113	--	--	-25871	4550	467	0	304	-542	4.02	8.04	5	0.10	0.12	0.46	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)      staffe= 2 d      8 / 19.2

1A	150	--	--	-18465	-368	2689	0	2048	3208	4.02	8.04	3	0.26	0.07	0.32	0.00	0.00	19.2
1B	150	--	--	-18465	5418	2689	0	2048	-733	4.02	8.04	4	0.12	0.15	0.57	0.00	0.00	19.2
1C	150	--	--	-18465	-368	-1898	0	-1727	3208	4.02	8.04	3	0.25	0.05	0.23	0.00	0.00	19.2
1D	150	--	--	-18465	5418	-1898	0	-1727	-733	4.02	8.04	4	0.11	0.15	0.57	0.00	0.00	19.2
1E	150	--	--	-16595	-368	2689	0	2048	3208	4.02	8.04	3	0.26	0.07	0.34	0.00	0.00	19.2
1F	150	--	--	-16595	5418	2689	0	2048	-733	4.02	8.04	4	0.12	0.15	0.58	0.00	0.00	19.2
1G	150	--	--	-16595	-368	-1898	0	-1727	3208	4.02	8.04	3	0.25	0.05	0.24	0.00	0.00	19.2
1H	150	--	--	-16595	5418	-1898	0	-1727	-733	4.02	8.04	4	0.11	0.15	0.58	0.00	0.00	19.2
1I	150	--	--	-18201	582	4000	0	3106	2544	4.02	8.04	3	0.25	0.10	0.49	0.00	0.00	19.2
1J	150	--	--	-18201	4468	4000	0	3106	-69	4.02	8.04	4	0.14	0.12	0.49	0.00	0.00	19.2
1K	150	--	--	-18201	582	-3209	0	-2785	2544	4.02	8.04	3	0.24	0.08	0.39	0.00	0.00	19.2
1L	150	--	--	-18201	4468	-3209	0	-2785	-69	4.02	8.04	4	0.13	0.12	0.47	0.00	0.00	19.2
1M	150	--	--	-16859	582	4000	0	3106	2544	4.02	8.04	3	0.26	0.11	0.50	0.00	0.00	19.2
1N	150	--	--	-16859	4468	4000	0	3106	-69	4.02	8.04	3	0.14	0.12	0.50	0.00	0.00	19.2
1O	150	--	--	-16859	582	-3209	0	-2785	2544	4.02	8.04	3	0.24	0.08	0.40	0.00	0.00	19.2
1P	150	--	--	-16859	4468	-3209	0	-2785	-69	4.02	8.04	4	0.12	0.12	0.48	0.00	0.00	19.2
2	150	--	--	-25372	3644	-120	0	-340	1769	4.02	8.04	4	0.14	0.10	0.37	0.00	0.00	19.2
7	150	--	--	-25688	4550	467	0	129	1164	4.02	8.04	5	0.12	0.12	0.46	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)      staffe= 2 d      8 / 19.2

1A	188	--	--	-18325	-368	2689	0	1039	3070	4.02	8.04	3	0.21	0.07	0.33	0.00	0.00	19.2
1B	188	--	--	-18325	5418	2689	0	1039	1299	4.02	8.04	4	0.12	0.15	0.61	0.00	0.00	19.2
1C	188	--	--	-18325	-368	-1898	0	-1015	3070	4.02	8.04	3	0.21	0.05	0.23	0.00	0.00	19.2
1D	188	--	--	-18325	5418	-1898	0	-1015	1299	4.02	8.04	4	0.12	0.15	0.61	0.00	0.00	19.2
1E	188	--	--	-16455	-368	2689	0	1039	3070	4.02	8.04	3	0.22	0.07	0.34	0.00	0.00	19.2
1F	188	--	--	-16455	5418	2689	0	1039	1299	4.02	8.04	4	0.11	0.15	0.63	0.00	0.00	19.2
1G	188	--	--	-16455	-368	-1898	0	-1015	3070	4.02	8.04	3	0.22	0.05	0.24	0.00	0.00	19.2
1H	188	--	--	-16455	5418	-1898	0	-1015	1299	4.02	8.04	4	0.11	0.15	0.63	0.00	0.00	19.2
1I	188	--	--	-18061	582	4000	0	1606	2763	4.02	8.04	3	0.21	0.10	0.49	0.00	0.00	19.2
1J	188	--	--	-18061	4468	4000	0	1606	1606	4.02	8.04	4	0.14	0.12	0.51	0.00	0.00	19.2
1K	188	--	--	-18061	582	-3209	0	-1581	2763	4.02	8.04	3	0.21	0.08	0.39	0.00	0.00	19.2
1L	188	--	--	-18061	4468	-3209	0	-1581	1606	4.02	8.04	4	0.14	0.12	0.51	0.00	0.00	19.2
1M	188	--	--	-16719	582	4000	0	1606	2763	4.02	8.04	3	0.21	0.11	0.50	0.00	0.00	19.2
1N	188	--	--	-16719	4468	4000	0	1606	1606	4.02	8.04	3	0.14	0.12	0.52	0.00	0.00	19.2
1O	188	--	--	-16719	582	-3209	0	-1581	2763	4.02	8.04	3	0.21	0.08	0.40	0.00	0.00	19.2
1P	188	--	--	-16719	4468	-3209	0	-1581	1606	4.02	8.04	3	0.14	0.12	0.52	0.00	0.00	19.2
2	188	--	--	-25190	3644	-120	0	-295	3136	4.02	8.04	4	0.20	0.10	0.37	0.00	0.00	19.2
7	188	--	--	-25505	4550	467	0	-46	2870	4.02	8.04	4	0.19	0.12	0.46	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)      staffe= 2 d      8 / 19.2

1A	225	--	--	-18185	-368	2689	0	31	2931	4.02	8.04	3	0.18	0.07	0.33	0.00	0.00	19.2
1B	225	--	--	-18185	5418	2689	0	31	3331	4.02	8.04	3	0.21	0.15	0.61	0.00	0.00	19.2
1C	225	--	--	-18185	-368	-1898	0	-303	2931	4.02	8.04	3	0.18	0.05	0.23	0.00	0.00	19.2
1D	225	--	--	-18185	5418	-1898	0	-303	3331	4.02	8.04	3	0.22	0.15	0.61	0.00	0.00	19.2
1E	225	--	--	-16315	-368	2689	0	31	2931	4.02	8.04	3	0.19	0.07	0.34	0.00	0.00	19.2
1F	225	--	--	-16315	5418	2689	0	31	3331	4.02	8.04	3	0.22	0.15	0.63	0.00	0.00	19.2
1G	225	--	--	-16315	-368	-1898	0	-303	2931	4.02	8.04	3	0.19	0.05	0.24	0.00	0.00	19.2
1H	225	--	--	-16315	5418	-1898	0	-303	3331	4.02	8.04	3	0.22	0.15	0.63	0.00	0.00	19.2
1I	225	--	--	-17921	582	4000	0	105	2981	4.02	8.04	3	0.19	0.10	0.49	0.00	0.00	19.2
1J	225	--	--	-17921	4468	4000	0	105	3282	4.02	8.04	3	0.21	0.12	0.51	0.00	0.00	19.2
1K	225	--	--	-17921	582	-3209	0	-378	2981	4.02	8.04	3	0.19	0.08	0.39	0.00	0.00	19.2
1L	225	--	--	-17921	4468	-3209	0	-378	3282	4.02	8.04	3	0.21	0.12	0.51	0.00	0.00	19.2
1M	225	--	--	-16579	582	4000	0	105	2981	4.02	8.04	3	0.19	0.11	0.50	0.00	0.00	19.2
1N	225	--	--	-16579	4468	4000	0	105	3282	4.02	8.04	3	0.22	0.12	0.52	0.00	0.00	19.2
1O	225	--	--	-16579	582	-3209	0	-378	2981	4.02	8.04	3	0.19	0.08	0.40	0.00	0.00	19.2
1P	225	--	--	-16579	4468	-3209	0	-378	3282	4.02	8.04	3	0.22	0.12	0.52	0.00	0.00	19.2
2	225	--	--	-25008	3644	-120	0	-250	4503	4.02	8.04	3	0.29	0.10	0.37	0.00	0.00	19.2
7	225	--	--	-25322	4550	467	0	-221	4576	4.02	8.04	3	0.29	0.12	0.46	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)      staffe= 2 d      8 / 19.2

1A	263	--	--	-18045	-368	2689	0	-978	2793	4.02	8.04	3	0.19	0.07	0.33	0.00	0.00	19.2
1B	263	--	--	-18045	5418	2689	0	-978	5363	4.02	8.04	3	0.44	0.15	0.61	0.00	0.00	19.2
1C	263	--	--	-18045	-368	-1898	0	409	2793	4.02	8.04	3	0.18	0.05	0.23	0.00	0.00	19.2
1D	263	--	--	-18045	5418	-1898	0	409	5363	4.02	8.04	3	0.43	0.15	0.61	0.00	0.00	19.2
1E	263	--	--	-16175	-368	2689	0	-978	2793	4.02	8.04	3	0.20	0.07	0.34	0.00	0.00	19.2
1F	263	--	--	-16175	5418	2689	0	-978	5363	4.02	8.04	3	0.46	0.15	0.63	0.00	0.00	19.2
1G	263	--	--	-16175	-368	-1898	0	409	2793	4.02	8.04	3	0.18	0.05	0.24	0.00	0.00	19.2
1H	263	--	--	-16175	5418	-1898	0	409	5363	4.02	8.04	2	0.45	0.15	0.63	0.00	0.00	19.2
1I	263	--	--	-17781	582	4000	0	-1395	3199	4.02	8.04	3	0.23	0.10	0.49	0.00	0.00	19.2
1J	263	--	--	-17781	4468	4000	0	-1395	4957	4.02	8.04	3	0.40	0.12	0.51	0.00	0.00	19.2
1K	263	--	--	-17781	582	-3209	0	826	3199	4.02	8.04	3	0.22	0.08	0.39	0.00	0.00	19.2
1L	263	--	--	-17781	4468	-3209	0	826	4957	4.02	8.04	3	0.39	0.12	0.51	0.00	0.00	19.2
1M	263	--	--	-16439	582	4000	0	-1395	3199	4.02	8.04	3	0.24	0.11	0.50	0.00	0.00	19.2
1N	263	--	--	-16439	4468	4000	0	-1395	4957	4.02	8.04	3	0.41	0.12	0.52	0.00	0.00	19.2

1O	263	--	--	-16439	582	-3209	0	826	3199	4.02	8.04	3	0.22	0.08	0.40	0.00	0.00	19.2
1P	263	--	--	-16439	4468	-3209	0	826	4957	4.02	8.04	3	0.41	0.12	0.52	0.00	0.00	19.2
2	263	--	--	-24826	3644	-120	0	-205	5869	4.02	8.04	3	0.42	0.10	0.37	0.00	0.00	19.2
7	263	--	--	-25139	4550	467	0	-396	6282	4.02	8.04	3	0.46	0.12	0.47	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	300	--	--	-17905	-368	2689	0	-1986	2655	4.02	8.04	3	0.22	0.07	0.33	0.00	0.00	19.2
1B	300	--	--	-17905	5418	2689	0	-1986	7395	4.02	8.04	3	0.69	0.15	0.57	0.00	0.00	19.2
1C	300	--	--	-17905	-368	-1898	0	1121	2655	4.02	8.04	3	0.19	0.05	0.23	0.00	0.00	19.2
1D	300	--	--	-17905	5418	-1898	0	1121	7395	4.02	8.04	2	0.69	0.15	0.57	0.00	0.00	19.2
1E	300	--	--	-16035	-368	2689	0	-1986	2655	4.02	8.04	3	0.22	0.07	0.34	0.00	0.00	19.2
1F	300	--	--	-16035	5418	2689	0	-1986	7395	4.02	8.04	2	0.72	0.15	0.59	0.00	0.00	19.2
1G	300	--	--	-16035	-368	-1898	0	1121	2655	4.02	8.04	3	0.19	0.05	0.24	0.00	0.00	19.2
1H	300	--	--	-16035	5418	-1898	0	1121	7395	4.02	8.04	2	0.71	0.15	0.59	0.00	0.00	19.2
1I	300	--	--	-17641	582	4000	0	-2895	3418	4.02	8.04	3	0.31	0.10	0.49	0.00	0.00	19.2
1J	300	--	--	-17641	4468	4000	0	-2895	6633	4.02	8.04	3	0.62	0.12	0.49	0.00	0.00	19.2
1K	300	--	--	-17641	582	-3209	0	2030	3418	4.02	8.04	3	0.27	0.08	0.39	0.00	0.00	19.2
1L	300	--	--	-17641	4468	-3209	0	2030	6633	4.02	8.04	3	0.60	0.12	0.47	0.00	0.00	19.2
1M	300	--	--	-16299	582	4000	0	-2895	3418	4.02	8.04	3	0.31	0.11	0.50	0.00	0.00	19.2
1N	300	--	--	-16299	4468	4000	0	-2895	6633	4.02	8.04	3	0.63	0.12	0.50	0.00	0.00	19.2
1O	300	--	--	-16299	582	-3209	0	2030	3418	4.02	8.04	3	0.28	0.08	0.40	0.00	0.00	19.2
1P	300	--	--	-16299	4468	-3209	0	2030	6633	4.02	8.04	3	0.62	0.12	0.48	0.00	0.00	19.2
2	300	--	--	-24644	3644	-120	0	-160	7236	4.02	8.04	3	0.58	0.10	0.35	0.00	0.00	19.2
7	300	--	--	-24956	4550	467	0	-571	7988	4.02	8.04	3	0.66	0.12	0.44	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	338	--	--	-17765	-368	2689	0	-2995	2517	6.03	8.04	3	0.23	0.07	0.33	0.00	0.00	12.8
1B	338	--	--	-17765	5418	2689	0	-2995	9427	6.03	8.04	3	0.81	0.15	0.57	0.00	0.00	12.8
1C	338	--	--	-17765	-368	-1898	0	1833	2517	6.03	8.04	3	0.19	0.05	0.21	0.00	0.00	12.8
1D	338	--	--	-17765	5418	-1898	0	1833	9427	6.03	8.04	3	0.78	0.15	0.57	0.00	0.00	12.8
1E	338	--	--	-15895	-368	2689	0	-2995	2517	6.03	8.04	3	0.23	0.07	0.34	0.00	0.00	12.8
1F	338	--	--	-15895	5418	2689	0	-2995	9427	6.03	8.04	3	0.82	0.15	0.59	0.00	0.00	12.8
1G	338	--	--	-15895	-368	-1898	0	1833	2517	6.03	8.04	3	0.19	0.05	0.22	0.00	0.00	12.8
1H	338	--	--	-15895	5418	-1898	0	1833	9427	6.03	8.04	3	0.80	0.15	0.59	0.00	0.00	12.8
1I	338	--	--	-17501	582	4000	0	-4395	3636	6.03	8.04	3	0.34	0.10	0.49	0.00	0.00	12.8
1J	338	--	--	-17501	4468	4000	0	-4395	8308	6.03	8.04	3	0.74	0.12	0.47	0.00	0.00	12.8
1K	338	--	--	-17501	582	-3209	0	3234	3636	6.03	8.04	3	0.31	0.08	0.36	0.00	0.00	12.8
1L	338	--	--	-17501	4468	-3209	0	3234	8308	6.03	8.04	3	0.71	0.12	0.47	0.00	0.00	12.8
1M	338	--	--	-16159	582	4000	0	-4395	3636	6.03	8.04	3	0.35	0.11	0.50	0.00	0.00	12.8
1N	338	--	--	-16159	4468	4000	0	-4395	8308	6.03	8.04	3	0.75	0.12	0.48	0.00	0.00	12.8
1O	338	--	--	-16159	582	-3209	0	3234	3636	6.03	8.04	3	0.31	0.08	0.37	0.00	0.00	12.8
1P	338	--	--	-16159	4468	-3209	0	3234	8308	6.03	8.04	3	0.72	0.12	0.48	0.00	0.00	12.8
2	338	--	--	-24462	3644	-120	0	-115	8602	6.03	8.04	3	0.63	0.10	0.38	0.00	0.00	12.8
7	338	--	--	-24773	4550	467	0	-746	9694	6.03	8.04	3	0.74	0.12	0.44	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	375	--	--	-17625	-368	2689	0	-4003	2379	6.03	8.04	3	0.25	0.07	0.33	0.00	0.00	12.8
1B	375	--	--	-17625	5418	2689	0	-4003	11459	6.03	10.05	3	0.87	0.15	0.50	0.00	0.00	12.8
1C	375	--	--	-17625	-368	-1898	0	2545	2379	6.03	8.04	3	0.20	0.05	0.23	0.00	0.00	12.8
1D	375	--	--	-17625	5418	-1898	0	2545	11459	6.03	8.04	3	1.00	0.15	0.53	0.00	0.00	12.8
1E	375	--	--	-15755	-368	2689	0	-4003	2379	6.03	8.04	3	0.26	0.07	0.34	0.00	0.00	12.8
1F	375	--	--	-15755	5418	2689	0	-4003	11459	6.03	10.05	3	0.88	0.15	0.51	0.00	0.00	12.8
1G	375	--	--	-15755	-368	-1898	0	2545	2379	6.03	8.04	3	0.21	0.05	0.24	0.00	0.00	12.8
1H	375	--	--	-15755	5418	-1898	0	2545	11459	6.03	10.05	3	0.86	0.15	0.51	0.00	0.00	12.8
1I	375	--	--	-17361	582	4000	0	-5896	3854	6.03	8.04	3	0.42	0.10	0.49	0.00	0.00	12.8
1J	375	--	--	-17361	4468	4000	0	-5896	9984	6.03	8.04	3	0.93	0.12	0.45	0.00	0.00	12.8
1K	375	--	--	-17361	582	-3209	0	4438	3854	6.03	8.04	3	0.36	0.08	0.40	0.00	0.00	12.8
1L	375	--	--	-17361	4468	-3209	0	4438	9984	6.03	8.04	3	0.89	0.12	0.44	0.00	0.00	12.8
1M	375	--	--	-16019	582	4000	0	-5896	3854	6.03	8.04	3	0.42	0.11	0.50	0.00	0.00	12.8
1N	375	--	--	-16019	4468	4000	0	-5896	9984	6.03	8.04	3	0.94	0.12	0.46	0.00	0.00	12.8
1O	375	--	--	-16019	582	-3209	0	4438	3854	6.03	8.04	3	0.37	0.08	0.40	0.00	0.00	12.8
1P	375	--	--	-16019	4468	-3209	0	4438	9984	6.03	8.04	3	0.91	0.12	0.45	0.00	0.00	12.8
2	375	--	--	-24280	3644	-120	0	-70	9969	6.03	8.04	3	0.76	0.10	0.35	0.00	0.00	12.8
7	375	--	--	-24590	4550	467	0	-921	11400	6.03	8.04	3	0.91	0.12	0.41	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 6.03 asup= 6.03 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 12.8 n.spille lungo B: 3, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])VERIFICA NODO IN TESTA AL PILASTRO, NODO NUM. 23 NON CONFINATO γ<sub>Rd</sub>: 1.100

## PROGETTAZIONE IN CAPACITA'

Asse loc. pilastro y nodo ESTERNO: As<sub>2</sub>(inf)= 6.03, As<sub>1</sub>(sup)= 6.03, H<sub>jw</sub>= 53.0 cm, b<sub>j</sub>= 45.0 cm, h<sub>jc</sub>= 23.0 cmAsse loc. pilastro z nodo INTERNO: As<sub>2</sub>(inf)= 4.02, As<sub>1</sub>(sup)= 4.02, H<sub>jw</sub>= 33.0 cm, b<sub>j</sub>= 30.0 cm, h<sub>jc</sub>= 43.0 cm

FxMin,inf	FxMin,sup	FxMax,sup	FySup	FzSup	Vjbdy	Vjbdz	Vres,y	Vres,z	I.R.compr.	Ashy	Ashz	PASSO	Nota
kg				kg		kg		cmq		cm			
--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--
-15755	1	-0	0	0	26425	35233	72456	112885	0.36	6.30	8.85	6.78	

ASTA NUM. 11 NI 3 NF 24 SEZ. Rp B= 0.500 H= 0.300 (pilastro)

PIL. NUM. 10

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	αMy	αMz	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST/ AANT	AINF/ ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	--																	
	cm				kg			kg*m			cmq		Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	--	--	-22351	-169	2671	0	5633	3588	6.03	8.04	3	0.37	0.07	0.30	0.00	0.00	12.8
1B	0	--	--	-22351	5741	2671	0	5633	-12302	6.03	10.05	3	0.94	0.16	0.50	0.00	0.00	12.8
1C	0	--	--	-22351	-169	-1953	0	-5506	3588	6.03	8.04	3	0.37	0.05	0.22	0.00	0.00	12.8
1D	0	--	--	-22351	5741	-1953	0	-5506	-12302	6.03	10.05	3	0.94	0.16	0.50	0.00	0.00	12.8
1E	0	--	--	-20109	-169	2671	0	5633	3588	6.03	8.04	3	0.38	0.07	0.31	0.00	0.00	12.8
1F	0	--	--	-20109	5741	2671	0	5633	-12302	6.03	10.05	3	0.95	0.16	0.52	0.00	0.00	12.8
1G	0	--	--	-20109	-169	-1953	0	-5506	3588	6.03	8.04	3	0.38	0.05	0.23	0.00	0.00	12.8
1H	0	--	--	-20109	5741	-1953	0	-5506	-12302	6.03	10.05	3	0.95	0.16	0.52	0.00	0.00	12.8
1I	0	--	--	-22015	1122	3935	0	8644	5005	6.03	8.04	3	0.59	0.10	0.45	0.00	0.00	12.8
1J	0	--	--	-22015	4450	3935	0	8644	-10251	6.03	8.04	3	0.99	0.12	0.41	0.00	0.00	12.8
1K	0	--	--	-22015	1122	-3217	0	-8517	5005	6.03	8.04	3	0.58	0.08	0.37	0.00	0.00	12.8
1L	0	--	--	-22015	4450	-3217	0	-8517	-10251	6.03	8.04	3	0.99	0.12	0.41	0.00	0.00	12.8
1M	0	--	--	-20445	1122	3935	0	8644	5005	6.03	8.04	3	0.59	0.10	0.46	0.00	0.00	12.8
1N	0	--	--	-20445	4450	3935	0	8644	-10251	6.03	10.05	3	0.86	0.12	0.42	0.00	0.00	12.8
1O	0	--	--	-20445	1122	-3217	0	-8517	5005	6.03	8.04	3	0.59	0.08	0.38	0.00	0.00	12.8
1P	0	--	--	-20445	4450	-3217	0	-8517	-10251	6.03	8.04	3	1.00	0.12	0.42	0.00	0.00	12.8
2	0	--	--	-30890	4015	-200	0	-1649	-4049	6.03	8.04	3	0.28	0.11	0.38	0.00	0.00	12.8
7	0	--	--	-31120	4997	290	0	-493	-6181	6.03	8.04	3	0.40	0.13	0.47	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 6.03 asup= 6.03 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 12.8 n.spille lungo B: 3, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	38	--	--	-22210	-169	2671	0	4632	3524	6.03	8.04	3	0.33	0.07	0.30	0.00	0.00	12.8
1B	38	--	--	-22210	5741	2671	0	4632	-7071	6.03	8.04	3	0.59	0.16	0.61	0.00	0.00	12.8
1C	38	--	--	-22210	-169	-1953	0	-4774	3524	6.03	8.04	3	0.34	0.05	0.22	0.00	0.00	12.8
1D	38	--	--	-22210	5741	-1953	0	-4774	-7071	6.03	8.04	3	0.60	0.16	0.61	0.00	0.00	12.8
1E	38	--	--	-19968	-169	2671	0	4632	3524	6.03	8.04	3	0.34	0.07	0.31	0.00	0.00	12.8
1F	38	--	--	-19968	5741	2671	0	4632	-7071	6.03	8.04	3	0.61	0.16	0.63	0.00	0.00	12.8
1G	38	--	--	-19968	-169	-1953	0	-4774	3524	6.03	8.04	3	0.34	0.05	0.23	0.00	0.00	12.8
1H	38	--	--	-19968	5741	-1953	0	-4774	-7071	6.03	8.04	3	0.61	0.16	0.63	0.00	0.00	12.8
1I	38	--	--	-21874	1122	3935	0	7169	1220	6.03	8.04	3	0.31	0.10	0.45	0.00	0.00	12.8
1J	38	--	--	-21874	4450	3935	0	7169	-4767	6.03	8.04	3	0.51	0.12	0.45	0.00	0.00	12.8
1K	38	--	--	-21874	1122	-3217	0	-7311	1220	6.03	8.04	3	0.32	0.08	0.37	0.00	0.00	12.8
1L	38	--	--	-21874	4450	-3217	0	-7311	-4767	6.03	8.04	3	0.52	0.12	0.41	0.00	0.00	12.8
1M	38	--	--	-20304	1122	3935	0	7169	1220	6.03	8.04	3	0.32	0.10	0.46	0.00	0.00	12.8
1N	38	--	--	-20304	4450	3935	0	7169	-4767	6.03	8.04	3	0.52	0.12	0.46	0.00	0.00	12.8
1O	38	--	--	-20304	1122	-3217	0	-7311	1220	6.03	8.04	3	0.32	0.08	0.38	0.00	0.00	12.8
1P	38	--	--	-20304	4450	-3217	0	-7311	-4767	6.03	8.04	3	0.52	0.12	0.42	0.00	0.00	12.8
2	38	--	--	-30707	4015	-200	0	-1574	-2543	6.03	8.04	4	0.20	0.11	0.38	0.00	0.00	12.8
7	38	--	--	-30937	4997	290	0	-602	-4307	6.03	8.04	3	0.27	0.13	0.47	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	75	--	--	-22069	-169	2671	0	3630	3461	4.02	8.04	3	0.33	0.07	0.30	0.00	0.00	19.2
1B	75	--	--	-22069	5741	2671	0	3630	-4919	4.02	8.04	3	0.44	0.16	0.61	0.00	0.00	19.2
1C	75	--	--	-22069	-169	-1953	0	-4041	3461	4.02	8.04	3	0.35	0.05	0.22	0.00	0.00	19.2
1D	75	--	--	-22069	5741	-1953	0	-4041	-4919	4.02	8.04	3	0.45	0.16	0.61	0.00	0.00	19.2
1E	75	--	--	-19827	-169	2671	0	3630	3461	4.02	8.04	3	0.34	0.07	0.32	0.00	0.00	19.2
1F	75	--	--	-19827	5741	2671	0	3630	-4919	4.02	8.04	3	0.45	0.16	0.63	0.00	0.00	19.2
1G	75	--	--	-19827	-169	-1953	0	-4041	3461	4.02	8.04	3	0.35	0.05	0.23	0.00	0.00	19.2
1H	75	--	--	-19827	5741	-1953	0	-4041	-4919	4.02	8.04	3	0.46	0.16	0.63	0.00	0.00	19.2
1I	75	--	--	-21733	1122	3935	0	5693	1640	4.02	8.04	3	0.31	0.10	0.45	0.00	0.00	19.2
1J	75	--	--	-21733	4450	3935	0	5693	-3098	4.02	8.04	3	0.40	0.12	0.45	0.00	0.00	19.2
1K	75	--	--	-21733	1122	-3217	0	-6104	1640	4.02	8.04	3	0.33	0.08	0.37	0.00	0.00	19.2
1L	75	--	--	-21733	4450	-3217	0	-6104	-3098	4.02	8.04	3	0.42	0.12	0.45	0.00	0.00	19.2
1M	75	--	--	-20163	1122	3935	0	5693	1640	4.02	8.04	3	0.32	0.10	0.46	0.00	0.00	19.2
1N	75	--	--	-20163	4450	3935	0	5693	-3098	4.02	8.04	3	0.41	0.12	0.46	0.00	0.00	19.2
1O	75	--	--	-20163	1122	-3217	0	-6104	1640	4.02	8.04	3	0.34	0.08	0.38	0.00	0.00	19.2
1P	75	--	--	-20163	4450	-3217	0	-6104	-3098	4.02	8.04	3	0.43	0.12	0.45	0.00	0.00	19.2
2	75	--	--	-30524	4015	-200	0	-1499	-1037	4.02	8.04	4	0.14	0.11	0.36	0.00	0.00	19.2
7	75	--	--	-30754	4997	290	0	-711	-2433	4.02	8.04	4	0.19	0.13	0.47	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	113	--	--	-21928	-169	2671	0	2628	3398	4.02	8.04	3	0.28	0.07	0.30	0.00	0.00	19.2
1B	113	--	--	-21928	5741	2671	0	2628	-2766	4.02	8.04	3	0.24	0.16	0.61	0.00	0.00	19.2
1C	113	--	--	-21928	-169	-1953	0	-3309	3398	4.02	8.04	3	0.31	0.05	0.22	0.00	0.00	19.2
1D	113	--	--	-21928	5741	-1953	0	-3309	-2766	4.02	8.04	3	0.27	0.16	0.57	0.00	0.00	19.2
1E	113	--	--	-19686	-169	2671	0	2628	3398	4.02	8.04	3	0.29	0.07	0.32	0.00	0.00	19.2
1F	113	--	--	-19686	5741	2671	0	2628	-2766	4.02	8.04	3	0.25	0.16	0.63	0.00	0.00	19.2
1G	113	--	--	-19686	-169	-1953	0	-3309	3398	4.02	8.04	3	0.32	0.05	0.23	0.00	0.00	19.2
1H	113	--	--	-19686	5741	-1953	0	-3309	-2766	4.02	8.04	3	0.27	0.16	0.59	0.00	0.00	19.2
1I	113	--	--	-21592	1122	3935	0	4217	2061	4.02	8.04	3	0.27	0.10	0.45	0.00	0.00	19.2
1J	113	--	--	-21592	4450	3935	0	4217	-1429	4.02	8.04	3	0.23	0.12	0.45	0.00	0.00	19.2
1K	113	--	--	-21592	1122	-3217	0	-4898	2061	4.02	8.04	3	0.30	0.08	0.37	0.00	0.00	19.2
1L	113	--	--	-21592	4450	-3217	0	-4898	-1429	4.02	8.04	3	0.26	0.12	0.45	0.00	0.00	19.2
1M	113	--	--	-20022	1122	3935	0	4217	2061	4.02	8.04	3	0.27	0.10	0.46	0.00	0.00	19.2
1N	113	--	--	-20022	4450	3935	0	4217	-1429	4.02	8.04	3	0.24	0.12	0.46	0.00	0.00	19.2
1O	113	--	--	-20022	1122	-3217	0	-4898	2061	4.02	8.04	3	0.30	0.08	0.38	0.00	0.00	19.2
1P	113	--	--	-20022	4450	-3217	0	-4898	-1429	4.02	8.04	3	0.27	0.12	0.46	0.00	0.00	19.2
2	113	--	--	-30341	4015	-200	0	-1425	469	4.02	8.04	4	0.13	0.11	0.36	0.00	0.00	19.2
7	113	--	--	-30571	4997	290	0	-819	-559	4.02	8.04	5	0.12	0.13	0.48	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	150	--	--	-21787	-169	2671	0	1626	3334	4.02	8.04	3	0.24	0.07	0.31	0.00	0.00	19.2
1B	150	--	--	-21787	5741	2671	0	1626	-613	4.02	8.04	4	0.11	0.16	0.57	0.00	0.00	19.2
1C	150	--	--	-21787	-169	-1953	0	-2577	3334	4.02	8.04	3	0.28	0.05	0.22	0.00	0.00	19.2
1D	150	--	--	-21787	5741	-1953	0	-2577	-613	4.02	8.04	4	0.14	0.16	0.57	0.00	0.00	19.2
1E	150	--	--	-19545	-169	2671	0	1626	3334	4.02	8.04	3	0.25	0.07	0.32	0.00	0.00	19.2
1F	150	--	--	-19545	5741	2671	0	1626	-613	4.02	8.04	4	0.11	0.16	0.59	0.00	0.00	19.2
1G	150	--	--	-19545	-169	-1953	0	-2577	3334	4.02	8.04	3	0.28	0.05	0.23	0.00	0.00	19.2
1H	150	--	--	-19545	5741	-1953	0	-2577	-613	4.02	8.04	4	0.13	0.16	0.59	0.00	0.00	19.2
1I	150	--	--	-21451	1122	3935	0	2742	2482	4.02	8.04	3	0.23	0.10	0.45	0.00	0.00	19.2
1J	150	--	--	-21451	4450	3935	0	2742	239	4.02	8.04	4	0.13	0.12	0.45	0.00	0.00	19.2
1K	150	--	--	-21451	1122	-3217	0	-3692	2482	4.02	8.04	3	0.27	0.08	0.37	0.00	0.00	19.2
1L	150	--	--	-21451	4450	-3217	0	-3692	239	4.02	8.04	3	0.17	0.12	0.45	0.00	0.00	19.2
1M	150	--	--	-19881	1122	3935	0	2742	2482	4.02	8.04	3	0.23	0.10	0.46	0.00	0.00	19.2
1N	150	--	--	-19881	4450	3935	0	2742	239	4.02	8.04	4	0.13	0.12	0.46	0.00	0.00	19.2
1O	150	--	--	-19881	1122	-3217	0	-3692	2482	4.02	8.04	3	0.27	0.08	0.38	0.00	0.00	19.2
1P	150	--	--	-19881	4450	-3217	0	-3692	239	4.02	8.04	3	0.16	0.12	0.46	0.00	0.00	19.2
2	150	--	--	-30158	4015	-200	0	-1350	1975	4.02	8.04	4	0.18	0.11	0.38	0.00	0.00	19.2
7	150	--	--	-30388	4997	290	0	-928	1315	4.02	8.04	4	0.14	0.13	0.48	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)      staffe= 2 d      8 / 19.2

1A	188	--	--	-21646	-169	2671	0	625	3271	4.02	8.04	3	0.21	0.07	0.31	0.00	0.00	19.2
1B	188	--	--	-21646	5741	2671	0	625	1539	4.02	8.04	4	0.13	0.16	0.62	0.00	0.00	19.2
1C	188	--	--	-21646	-169	-1953	0	-1844	3271	4.02	8.04	3	0.25	0.05	0.22	0.00	0.00	19.2
1D	188	--	--	-21646	5741	-1953	0	-1844	1539	4.02	8.04	4	0.15	0.16	0.57	0.00	0.00	19.2
1E	188	--	--	-19404	-169	2671	0	625	3271	4.02	8.04	3	0.21	0.07	0.32	0.00	0.00	19.2
1F	188	--	--	-19404	5741	2671	0	625	1539	4.02	8.04	4	0.12	0.16	0.64	0.00	0.00	19.2
1G	188	--	--	-19404	-169	-1953	0	-1844	3271	4.02	8.04	3	0.25	0.05	0.23	0.00	0.00	19.2
1H	188	--	--	-19404	5741	-1953	0	-1844	1539	4.02	8.04	4	0.15	0.16	0.59	0.00	0.00	19.2
1I	188	--	--	-21310	1122	3935	0	1266	2902	4.02	8.04	3	0.21	0.10	0.45	0.00	0.00	19.2
1J	188	--	--	-21310	4450	3935	0	1266	1908	4.02	8.04	4	0.15	0.12	0.48	0.00	0.00	19.2
1K	188	--	--	-21310	1122	-3217	0	-2486	2902	4.02	8.04	3	0.25	0.08	0.37	0.00	0.00	19.2
1L	188	--	--	-21310	4450	-3217	0	-2486	1908	4.02	8.04	3	0.19	0.12	0.45	0.00	0.00	19.2
1M	188	--	--	-19740	1122	3935	0	1266	2902	4.02	8.04	3	0.21	0.10	0.47	0.00	0.00	19.2
1N	188	--	--	-19740	4450	3935	0	1266	1908	4.02	8.04	4	0.15	0.12	0.49	0.00	0.00	19.2
1O	188	--	--	-19740	1122	-3217	0	-2486	2902	4.02	8.04	3	0.25	0.08	0.38	0.00	0.00	19.2
1P	188	--	--	-19740	4450	-3217	0	-2486	1908	4.02	8.04	3	0.19	0.12	0.46	0.00	0.00	19.2
2	188	--	--	-29975	4015	-200	0	-1275	3480	4.02	8.04	4	0.24	0.11	0.39	0.00	0.00	19.2
7	188	--	--	-30205	4997	290	0	-1037	3189	4.02	8.04	4	0.23	0.13	0.48	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)      staffe= 2 d      8 / 19.2

1A	225	--	--	-21505	-169	2671	0	-377	3207	4.02	8.04	3	0.20	0.07	0.31	0.00	0.00	19.2
1B	225	--	--	-21505	5741	2671	0	-377	3692	4.02	8.04	3	0.23	0.16	0.62	0.00	0.00	19.2
1C	225	--	--	-21505	-169	-1953	0	-1112	3207	4.02	8.04	3	0.22	0.05	0.22	0.00	0.00	19.2
1D	225	--	--	-21505	5741	-1953	0	-1112	3692	4.02	8.04	3	0.25	0.16	0.62	0.00	0.00	19.2
1E	225	--	--	-19263	-169	2671	0	-377	3207	4.02	8.04	3	0.20	0.07	0.32	0.00	0.00	19.2
1F	225	--	--	-19263	5741	2671	0	-377	3692	4.02	8.04	3	0.24	0.16	0.64	0.00	0.00	19.2
1G	225	--	--	-19263	-169	-1953	0	-1112	3207	4.02	8.04	3	0.22	0.05	0.23	0.00	0.00	19.2
1H	225	--	--	-19263	5741	-1953	0	-1112	3692	4.02	8.04	3	0.26	0.16	0.64	0.00	0.00	19.2
1I	225	--	--	-21169	1122	3935	0	-209	3323	4.02	8.04	3	0.21	0.10	0.45	0.00	0.00	19.2
1J	225	--	--	-21169	4450	3935	0	-209	3576	4.02	8.04	3	0.22	0.12	0.48	0.00	0.00	19.2
1K	225	--	--	-21169	1122	-3217	0	-1279	3323	4.02	8.04	3	0.23	0.08	0.37	0.00	0.00	19.2
1L	225	--	--	-21169	4450	-3217	0	-1279	3576	4.02	8.04	3	0.25	0.12	0.48	0.00	0.00	19.2
1M	225	--	--	-19599	1122	3935	0	-209	3323	4.02	8.04	3	0.21	0.10	0.47	0.00	0.00	19.2
1N	225	--	--	-19599	4450	3935	0	-209	3576	4.02	8.04	3	0.23	0.12	0.49	0.00	0.00	19.2
1O	225	--	--	-19599	1122	-3217	0	-1279	3323	4.02	8.04	3	0.24	0.08	0.38	0.00	0.00	19.2
1P	225	--	--	-19599	4450	-3217	0	-1279	3576	4.02	8.04	3	0.25	0.12	0.49	0.00	0.00	19.2
2	225	--	--	-29792	4015	-200	0	-1200	4986	4.02	8.04	3	0.33	0.11	0.39	0.00	0.00	19.2
7	225	--	--	-30022	4997	290	0	-1146	5064	4.02	8.04	3	0.33	0.13	0.48	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)      staffe= 2 d      8 / 19.2

1A	263	--	--	-21364	-169	2671	0	-1379	3144	4.02	8.04	3	0.22	0.07	0.31	0.00	0.00	19.2
1B	263	--	--	-21364	5741	2671	0	-1379	5844	4.02	8.04	3	0.46	0.16	0.62	0.00	0.00	19.2
1C	263	--	--	-21364	-169	-1953	0	-379	3144	4.02	8.04	3	0.20	0.05	0.22	0.00	0.00	19.2
1D	263	--	--	-21364	5741	-1953	0	-379	5844	4.02	8.04	3	0.45	0.16	0.62	0.00	0.00	19.2
1E	263	--	--	-19122	-169	2671	0	-1379	3144	4.02	8.04	3	0.23	0.07	0.32	0.00	0.00	19.2
1F	263	--	--	-19122	5741	2671	0	-1379	5844	4.02	8.04	3	0.49	0.16	0.64	0.00	0.00	19.2
1G	263	--	--	-19122	-169	-1953	0	-379	3144	4.02	8.04	3	0.20	0.05	0.23	0.00	0.00	19.2
1H	263	--	--	-19122	5741	-1953	0	-379	5844	4.02	8.04	3	0.48	0.16	0.64	0.00	0.00	19.2
1I	263	--	--	-21028	1122	3935	0	-1685	3744	4.02	8.04	3	0.28	0.10	0.46	0.00	0.00	19.2
1J	263	--	--	-21028	4450	3935	0	-1685	5245	4.02	8.04	3	0.41	0.12	0.48	0.00	0.00	19.2
1K	263	--	--	-21028	1122	-3217	0	-73	3744	4.02	8.04	3	0.24	0.08	0.37	0.00	0.00	19.2
1L	263	--	--	-21028	4450	-3217	0	-73	5245	4.02	8.04	3	0.38	0.12	0.48	0.00	0.00	19.2
1M	263	--	--	-19458	1122	3935	0	-1685	3744	4.02	8.04	3	0.28	0.10	0.47	0.00	0.00	19.2
1N	263	--	--	-19458	4450	3935	0	-1685	5245	4.02	8.04	3	0.42	0.12	0.49	0.00	0.00	19.2
1O	263	--	--	-19458	1122	-3217	0	-73	3744	4.02	8.04	3	0.24	0.08	0.38	0.00	0.00	19.2
1P	263	--	--	-19458	4450	-3217	0	-73	5245	4.02	8.04	3	0.40	0.12	0.49	0.00	0.00	19.2
2	263	--	--	-29609	4015	-200	0	-1125	6492	4.02	8.04	3	0.46	0.11	0.39	0.00	0.00	19.2
7	263	--	--	-29839	4997	290	0	-1255	6938	4.02	8.04	3	0.50	0.13	0.48	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)      staffe= 2 d      8 / 19.2

1A	300	--	--	-21223	-169	2671	0	-2381	3081	4.02	8.04	3	0.25	0.07	0.31	0.00	0.00	19.2
1B	300	--	--	-21223	5741	2671	0	-2381	7997	4.02	8.04	3	0.73	0.16	0.58	0.00	0.00	19.2
1C	300	--	--	-21223	-169	-1953	0	353	3081	4.02	8.04	3	0.19	0.05	0.23	0.00	0.00	19.2
1D	300	--	--	-21223	5741	-1953	0	353	7997	4.02	8.04	2	0.72	0.16	0.58	0.00	0.00	19.2
1E	300	--	--	-18981	-169	2671	0	-2381	3081	4.02	8.04	3	0.26	0.07	0.32	0.00	0.00	19.2
1F	300	--	--	-18981	5741	2671	0	-2381	7997	4.02	8.04	3	0.76	0.16	0.60	0.00	0.00	19.2

1G	300	--	--	-18981	-169	-1953	0	353	3081	4.02	8.04	3	0.19	0.05	0.23	0.00	0.00	19.2
1H	300	--	--	-18981	5741	-1953	0	353	7997	4.02	8.04	2	0.75	0.16	0.60	0.00	0.00	19.2
1I	300	--	--	-20887	1122	3935	0	-3161	4164	4.02	8.04	3	0.36	0.10	0.46	0.00	0.00	19.2
1J	300	--	--	-20887	4450	3935	0	-3161	6913	4.02	8.04	3	0.62	0.12	0.46	0.00	0.00	19.2
1K	300	--	--	-20887	1122	-3217	0	1133	4164	4.02	8.04	3	0.29	0.08	0.37	0.00	0.00	19.2
1L	300	--	--	-20887	4450	-3217	0	1133	6913	4.02	8.04	3	0.59	0.12	0.45	0.00	0.00	19.2
1M	300	--	--	-19317	1122	3935	0	-3161	4164	4.02	8.04	3	0.37	0.10	0.47	0.00	0.00	19.2
1N	300	--	--	-19317	4450	3935	0	-3161	6913	4.02	8.04	3	0.64	0.12	0.47	0.00	0.00	19.2
1O	300	--	--	-19317	1122	-3217	0	1133	4164	4.02	8.04	3	0.30	0.08	0.38	0.00	0.00	19.2
1P	300	--	--	-19317	4450	-3217	0	1133	6913	4.02	8.04	3	0.61	0.12	0.46	0.00	0.00	19.2
2	300	--	--	-29426	4015	-200	0	-1051	7998	4.02	8.04	3	0.62	0.11	0.36	0.00	0.00	19.2
7	300	--	--	-29656	4997	290	0	-1363	8812	4.02	8.04	3	0.71	0.13	0.45	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	338	--	--	-21082	-169	2671	0	-3382	3017	6.03	8.04	3	0.26	0.07	0.31	0.00	0.00	12.8
1B	338	--	--	-21082	5741	2671	0	-3382	10150	6.03	8.04	3	0.86	0.16	0.54	0.00	0.00	12.8
1C	338	--	--	-21082	-169	-1953	0	1086	3017	6.03	8.04	3	0.20	0.05	0.21	0.00	0.00	12.8
1D	338	--	--	-21082	5741	-1953	0	1086	10150	6.03	8.04	3	0.82	0.16	0.54	0.00	0.00	12.8
1E	338	--	--	-18840	-169	2671	0	-3382	3017	6.03	8.04	3	0.27	0.07	0.32	0.00	0.00	12.8
1F	338	--	--	-18840	5741	2671	0	-3382	10150	6.03	8.04	3	0.87	0.16	0.56	0.00	0.00	12.8
1G	338	--	--	-18840	-169	-1953	0	1086	3017	6.03	8.04	3	0.20	0.05	0.21	0.00	0.00	12.8
1H	338	--	--	-18840	5741	-1953	0	1086	10150	6.03	8.04	3	0.84	0.16	0.56	0.00	0.00	12.8
1I	338	--	--	-20746	1122	3935	0	-4636	4585	6.03	8.04	3	0.41	0.10	0.46	0.00	0.00	12.8
1J	338	--	--	-20746	4450	3935	0	-4636	8582	6.03	8.04	3	0.74	0.12	0.45	0.00	0.00	12.8
1K	338	--	--	-20746	1122	-3217	0	2340	4585	6.03	8.04	3	0.34	0.08	0.34	0.00	0.00	12.8
1L	338	--	--	-20746	4450	-3217	0	2340	8582	6.03	8.04	3	0.69	0.12	0.45	0.00	0.00	12.8
1M	338	--	--	-19176	1122	3935	0	-4636	4585	6.03	8.04	3	0.41	0.10	0.47	0.00	0.00	12.8
1N	338	--	--	-19176	4450	3935	0	-4636	8582	6.03	8.04	3	0.75	0.12	0.46	0.00	0.00	12.8
1O	338	--	--	-19176	1122	-3217	0	2340	4585	6.03	8.04	3	0.34	0.08	0.35	0.00	0.00	12.8
1P	338	--	--	-19176	4450	-3217	0	2340	8582	6.03	8.04	3	0.70	0.12	0.46	0.00	0.00	12.8
2	338	--	--	-29243	4015	-200	0	-976	9504	6.03	8.04	3	0.69	0.11	0.37	0.00	0.00	12.8
7	338	--	--	-29473	4997	290	0	-1472	10686	6.03	8.04	3	0.80	0.13	0.45	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	375	--	--	-20941	-169	2671	0	-4384	2954	6.03	8.04	3	0.29	0.07	0.31	0.00	0.00	12.8
1B	375	--	--	-20941	5741	2671	0	-4384	12302	6.03	10.05	3	0.92	0.16	0.51	0.00	0.00	12.8
1C	375	--	--	-20941	-169	-1953	0	1818	2954	6.03	8.04	3	0.22	0.05	0.21	0.00	0.00	12.8
1D	375	--	--	-20941	5741	-1953	0	1818	12302	6.03	10.05	3	0.88	0.16	0.51	0.00	0.00	12.8
1E	375	--	--	-18699	-169	2671	0	-4384	2954	6.03	8.04	3	0.30	0.07	0.32	0.00	0.00	12.8
1F	375	--	--	-18699	5741	2671	0	-4384	12302	6.03	10.05	3	0.94	0.16	0.53	0.00	0.00	12.8
1G	375	--	--	-18699	-169	-1953	0	1818	2954	6.03	8.04	3	0.22	0.05	0.21	0.00	0.00	12.8
1H	375	--	--	-18699	5741	-1953	0	1818	12302	6.03	10.05	3	0.90	0.16	0.53	0.00	0.00	12.8
1I	375	--	--	-20605	1122	3935	0	-6112	5005	6.03	8.04	3	0.49	0.10	0.46	0.00	0.00	12.8
1J	375	--	--	-20605	4450	3935	0	-6112	10251	6.03	8.04	3	0.93	0.12	0.42	0.00	0.00	12.8
1K	375	--	--	-20605	1122	-3217	0	3546	5005	6.03	8.04	3	0.40	0.08	0.34	0.00	0.00	12.8
1L	375	--	--	-20605	4450	-3217	0	3546	10251	6.03	8.04	3	0.87	0.12	0.42	0.00	0.00	12.8
1M	375	--	--	-19035	1122	3935	0	-6112	5005	6.03	8.04	3	0.50	0.10	0.47	0.00	0.00	12.8
1N	375	--	--	-19035	4450	3935	0	-6112	10251	6.03	8.04	3	0.95	0.12	0.43	0.00	0.00	12.8
1O	375	--	--	-19035	1122	-3217	0	3546	5005	6.03	8.04	3	0.41	0.08	0.35	0.00	0.00	12.8
1P	375	--	--	-19035	4450	-3217	0	3546	10251	6.03	8.04	3	0.89	0.12	0.43	0.00	0.00	12.8
2	375	--	--	-29060	4015	-200	0	-901	11010	6.03	8.04	3	0.83	0.11	0.34	0.00	0.00	12.8
7	375	--	--	-29290	4997	290	0	-1581	12560	6.03	8.04	3	0.98	0.13	0.43	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 6.03 asup= 6.03 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 12.8 n.spille lungo B: 3, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

**VERIFICA NODO IN TESTA AL PILASTRO, NODO NUM. 24 NON CONFINATO      γ<sub>Rd</sub>: 1.100**

**PROGETTAZIONE IN CAPACITA'**

Asse loc. pilastro y nodo ESTERNO: As<sub>2</sub>(inf)= 6.03, As<sub>1</sub>(sup)= 6.03, H<sub>jw</sub>= 53.0 cm, b<sub>j</sub>= 45.0 cm, h<sub>jc</sub>= 23.0 cm  
Asse loc. pilastro z nodo INTERNO: As<sub>2</sub>(inf)= 4.02, As<sub>1</sub>(sup)= 6.03, H<sub>jw</sub>= 33.0 cm, b<sub>j</sub>= 30.0 cm, h<sub>jc</sub>= 43.0 cm

FxMin, inf	FxMin, sup	FxMax, sup	FySup	FzSup	Vjbdy	Vjbdz	Vres, y	Vres, z	I.R.compr.	Ashy	Ashz	PASSO	Nota
kg					kg		kg		cmq				cm
-18699	1	-0	0	0	26425	44041	72456	112885	0.39	6.23	11.06	5.21	

**ASTA NUM. 12**      NI 156      NF 158      SEZ. Rp B= 0.500 H= 0.300 (pilastro)

**PIL. NUM. 3**

armatura base = 4 X 2.01      per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x		αMy	αMz	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST/ AANT	AINF/ ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	--																		
	cm					kg			kg*m		cmq			Fx, M	Bielle	V, Mx	cmq/m	cm	
1A	0	--	--		-7813	-2508	2394	0	5315	6016	6.03	8.04	3	0.63	0.07	0.35	0.00	0.00	12.8
1B	0	--	--		-7813	2684	2394	0	5315	-6199	6.03	8.04	3	0.64	0.08	0.36	0.00	0.00	12.8
1C	0	--	--		-7813	-2508	1157	0	4101	6016	6.03	8.04	3	0.60	0.07	0.34	0.00	0.00	12.8
1D	0	--	--		-7813	2684	1157	0	4101	-6199	6.03	8.04	3	0.61	0.08	0.36	0.00	0.00	12.8
1E	0	--	--		-4933	-2508	2394	0	5315	6016	6.03	8.04	3	0.65	0.07	0.35	0.00	0.00	12.8
1F	0	--	--		-4933	2684	2394	0	5315	-6199	6.03	8.04	3	0.67	0.08	0.38	0.00	0.00	12.8
1G	0	--	--		-4933	-2508	1157	0	4101	6016	6.03	8.04	3	0.62	0.07	0.35	0.00	0.00	12.8
1H	0	--	--		-4933	2684	1157	0	4101	-6199	6.03	8.04	3	0.64	0.08	0.38	0.00	0.00	12.8
1I	0	--	--		-7541	-1843	2887	0	5598	4502	6.03	8.04	3	0.51	0.08	0.43	0.00	0.00	12.8

1J	0	--	--	-7541	2019	2887	0	5598	-4686	6.03	8.04	3	0.52	0.08	0.43	0.00	0.00	12.8
1K	0	--	--	-7541	-1843	663	0	-3818	4502	6.03	8.04	3	0.45	0.05	0.25	0.00	0.00	12.8
1L	0	--	--	-7541	2019	663	0	-3818	-4686	6.03	8.04	3	0.47	0.06	0.27	0.00	0.00	12.8
1M	0	--	--	-5205	-1843	2887	0	5598	4502	6.03	8.04	3	0.52	0.08	0.45	0.00	0.00	12.8
1N	0	--	--	-5205	2019	2887	0	5598	-4686	6.03	8.04	3	0.54	0.08	0.45	0.00	0.00	12.8
1O	0	--	--	-5205	-1843	663	0	-3818	4502	6.03	8.04	3	0.47	0.05	0.26	0.00	0.00	12.8
1P	0	--	--	-5205	2019	663	0	-3818	-4686	6.03	8.04	3	0.49	0.06	0.28	0.00	0.00	12.8
2	0	--	--	-8931	174	1612	0	1761	-256	6.03	8.04	3	0.07	0.04	0.23	0.00	0.00	12.8
7	0	--	--	-9328	921	2573	0	2955	-1994	6.03	8.04	3	0.21	0.07	0.37	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	38	--	--	-7672	-2508	2394	0	2916	5075	6.03	8.04	3	0.48	0.07	0.35	0.00	0.00	12.8
1B	38	--	--	-7672	2684	2394	0	2916	-5193	6.03	8.04	3	0.49	0.08	0.36	0.00	0.00	12.8
1C	38	--	--	-7672	-2508	1157	0	-351	5075	6.03	8.04	2	0.44	0.07	0.34	0.00	0.00	12.8
1D	38	--	--	-7672	2684	1157	0	-351	-5193	6.03	8.04	2	0.45	0.08	0.36	0.00	0.00	12.8
1E	38	--	--	-4793	-2508	2394	0	2916	5075	6.03	8.04	3	0.50	0.07	0.35	0.00	0.00	12.8
1F	38	--	--	-4793	2684	2394	0	2916	-5193	6.03	8.04	3	0.51	0.08	0.38	0.00	0.00	12.8
1G	38	--	--	-4793	-2508	1157	0	-351	5075	6.03	8.04	2	0.47	0.07	0.35	0.00	0.00	12.8
1H	38	--	--	-4793	2684	1157	0	-351	-5193	6.03	8.04	2	0.48	0.08	0.38	0.00	0.00	12.8
1I	38	--	--	-7401	-1843	2887	0	4204	3811	6.03	8.04	3	0.40	0.08	0.43	0.00	0.00	12.8
1J	38	--	--	-7401	2019	2887	0	4204	-3929	6.03	8.04	3	0.41	0.08	0.43	0.00	0.00	12.8
1K	38	--	--	-7401	-1843	663	0	-1639	3811	6.03	8.04	3	0.33	0.05	0.25	0.00	0.00	12.8
1L	38	--	--	-7401	2019	663	0	-1639	-3929	6.03	8.04	3	0.34	0.06	0.27	0.00	0.00	12.8
1M	38	--	--	-5064	-1843	2887	0	4204	3811	6.03	8.04	3	0.42	0.08	0.45	0.00	0.00	12.8
1N	38	--	--	-5064	2019	2887	0	4204	-3929	6.03	8.04	3	0.43	0.08	0.45	0.00	0.00	12.8
1O	38	--	--	-5064	-1843	663	0	-1639	3811	6.03	8.04	3	0.35	0.05	0.26	0.00	0.00	12.8
1P	38	--	--	-5064	2019	663	0	-1639	-3929	6.03	8.04	3	0.36	0.06	0.28	0.00	0.00	12.8
2	38	--	--	-8748	174	1734	0	1134	-190	6.03	8.04	4	0.05	0.05	0.25	0.00	0.00	12.8
7	38	--	--	-9145	921	2573	0	1990	-1649	6.03	8.04	3	0.15	0.07	0.37	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	75	--	--	-7532	-2508	2394	0	2001	4135	4.02	8.04	3	0.43	0.07	0.35	0.00	0.00	19.2
1B	75	--	--	-7532	2684	2394	0	2001	-4187	4.02	8.04	3	0.44	0.08	0.36	0.00	0.00	19.2
1C	75	--	--	-7532	-2508	1157	0	-768	4135	4.02	8.04	2	0.42	0.07	0.34	0.00	0.00	19.2
1D	75	--	--	-7532	2684	1157	0	-768	-4187	4.02	8.04	2	0.43	0.08	0.36	0.00	0.00	19.2
1E	75	--	--	-4652	-2508	2394	0	2001	4135	4.02	8.04	2	0.47	0.07	0.38	0.00	0.00	19.2
1F	75	--	--	-4652	2684	2394	0	2001	-4187	4.02	8.04	2	0.47	0.08	0.38	0.00	0.00	19.2
1G	75	--	--	-4652	-2508	1157	0	-768	4135	4.02	8.04	2	0.46	0.07	0.36	0.00	0.00	19.2
1H	75	--	--	-4652	2684	1157	0	-768	-4187	4.02	8.04	2	0.47	0.08	0.38	0.00	0.00	19.2
1I	75	--	--	-7260	-1843	2887	0	3115	3120	4.02	8.04	3	0.35	0.08	0.43	0.00	0.00	19.2
1J	75	--	--	-7260	2019	2887	0	3115	-3172	4.02	8.04	3	0.36	0.08	0.43	0.00	0.00	19.2
1K	75	--	--	-7260	-1843	663	0	-1881	3120	4.02	8.04	3	0.31	0.05	0.25	0.00	0.00	19.2
1L	75	--	--	-7260	2019	663	0	-1881	-3172	4.02	8.04	3	0.32	0.06	0.27	0.00	0.00	19.2
1M	75	--	--	-4924	-1843	2887	0	3115	3120	4.02	8.04	3	0.37	0.08	0.45	0.00	0.00	19.2
1N	75	--	--	-4924	2019	2887	0	3115	-3172	4.02	8.04	3	0.38	0.08	0.45	0.00	0.00	19.2
1O	75	--	--	-4924	-1843	663	0	-1881	3120	4.02	8.04	3	0.34	0.05	0.26	0.00	0.00	19.2
1P	75	--	--	-4924	2019	663	0	-1881	-3172	4.02	8.04	3	0.35	0.06	0.28	0.00	0.00	19.2
2	75	--	--	-8565	174	1855	0	461	-125	4.02	8.04	4	0.04	0.05	0.27	0.00	0.00	19.2
7	75	--	--	-8962	921	2573	0	1025	-1304	4.02	8.04	3	0.11	0.07	0.37	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	113	--	--	-7391	-2508	2394	0	1087	3194	4.02	8.04	3	0.31	0.07	0.36	0.00	0.00	19.2
1B	113	--	--	-7391	2684	2394	0	1087	-3180	4.02	8.04	3	0.30	0.08	0.36	0.00	0.00	19.2
1C	113	--	--	-7391	-2508	1157	0	-1184	3194	4.02	8.04	3	0.31	0.07	0.34	0.00	0.00	19.2
1D	113	--	--	-7391	2684	1157	0	-1184	-3180	4.02	8.04	3	0.31	0.08	0.36	0.00	0.00	19.2
1E	113	--	--	-4512	-2508	2394	0	1087	3194	4.02	8.04	2	0.34	0.07	0.38	0.00	0.00	19.2
1F	113	--	--	-4512	2684	2394	0	1087	-3180	4.02	8.04	2	0.34	0.08	0.38	0.00	0.00	19.2
1G	113	--	--	-4512	-2508	1157	0	-1184	3194	4.02	8.04	2	0.35	0.07	0.36	0.00	0.00	19.2
1H	113	--	--	-4512	2684	1157	0	-1184	-3180	4.02	8.04	2	0.34	0.08	0.38	0.00	0.00	19.2
1I	113	--	--	-7119	-1843	2887	0	2025	2428	4.02	8.04	3	0.25	0.08	0.43	0.00	0.00	19.2
1J	113	--	--	-7119	2019	2887	0	2025	-2415	4.02	8.04	3	0.25	0.08	0.43	0.00	0.00	19.2
1K	113	--	--	-7119	-1843	663	0	-2123	2428	4.02	8.04	3	0.25	0.05	0.25	0.00	0.00	19.2
1L	113	--	--	-7119	2019	663	0	-2123	-2415	4.02	8.04	3	0.25	0.06	0.27	0.00	0.00	19.2
1M	113	--	--	-4783	-1843	2887	0	2025	2428	4.02	8.04	3	0.27	0.08	0.45	0.00	0.00	19.2
1N	113	--	--	-4783	2019	2887	0	2025	-2415	4.02	8.04	3	0.27	0.08	0.45	0.00	0.00	19.2
1O	113	--	--	-4783	-1843	663	0	-2123	2428	4.02	8.04	3	0.27	0.05	0.26	0.00	0.00	19.2
1P	113	--	--	-4783	2019	663	0	-2123	-2415	4.02	8.04	3	0.27	0.06	0.29	0.00	0.00	19.2
2	113	--	--	-8383	174	1977	0	-258	-59	4.02	8.04	6	0.03	0.05	0.29	0.00	0.00	19.2
7	113	--	--	-8780	921	2573	0	61	-958	4.02	8.04	4	0.06	0.07	0.37	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	150	--	--	-7250	-2508	2394	0	172	2253	4.02	8.04	3	0.19	0.07	0.36	0.00	0.00	19.2
1B	150	--	--	-7250	2684	2394	0	172	-2174	4.02	8.04	3	0.18	0.08	0.36	0.00	0.00	19.2
1C	150	--	--	-7250	-2508	1157	0	-1601	2253	4.02	8.04	3	0.21	0.07	0.34	0.00	0.00	19.2
1D	150	--	--	-7250	2684	1157	0	-1601	-2174	4.02	8.04	3	0.21	0.08	0.36	0.00	0.00	19.2
1E	150	--	--	-4371	-2508	2394	0	172	2253	4.02	8.04	2	0.22	0.07	0.38	0.00	0.00	19.2
1F	150	--	--	-4371	2684	2394	0	172	-2174	4.02	8.04	2	0.21	0.08	0.38	0.00	0.00	19.2
1G	150	--	--	-4371	-2508	1157	0	-1601	2253	4.02	8.04	3	0.24	0.07	0.36	0.00	0.00	19.2
1H	150	--	--	-4371	2684	1157	0	-1601	-2174	4.02	8.04	3	0.23	0.08	0.38	0.00	0.00	19.2
1I	150	--	--	-6979	-1843	2887	0	936	1737	4.02	8.04	3	0.14	0.08	0.43	0.00	0.00	19.2
1J	150	--	--	-6979	2019	2887	0	936	-1658	4.02	8.04	3	0.14	0.08	0.43	0.00	0.00	19.2
1K	150	--	--	-6979	-1843	663	0	-2365	1737	4.02	8.04	3	0.21	0.05	0.23	0.00	0.00	19.2
1L	150	--	--	-6979	2019	663	0	-2365	-1658	4.02	8.04	3	0.20	0.06	0.25	0.00	0.00	19.2
1M	150	--	--	-4643	-1843	2887	0	936	1737	4.02	8.04	3	0.17	0.08	0.45	0.00	0.00	19.2
1N	150	--	--	-4643	2019	2887	0	936	-1658	4.02	8.04	3	0.16	0.08	0.45	0.00	0.00	19.2

1O	150	--	--	-4643	-1843	663	0	-2365	1737	4.02	8.04	3	0.22	0.05	0.24	0.00	0.00	19.2
1P	150	--	--	-4643	2019	663	0	-2365	-1658	4.02	8.04	3	0.21	0.06	0.26	0.00	0.00	19.2
2	150	--	--	-8200	174	2098	0	-1022	6	4.02	8.04	4	0.05	0.06	0.31	0.00	0.00	19.2
7	150	--	--	-8597	921	2573	0	-904	-613	4.02	8.04	4	0.07	0.07	0.37	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)      staffe= 2 d      8 / 19.2

1A	188	--	--	-7110	-2508	2394	0	-742	1313	4.02	8.04	3	0.10	0.07	0.36	0.00	0.00	19.2
1B	188	--	--	-7110	2684	2394	0	-742	-1167	4.02	8.04	3	0.09	0.08	0.36	0.00	0.00	19.2
1C	188	--	--	-7110	-2508	1157	0	-2018	1313	4.02	8.04	3	0.16	0.07	0.31	0.00	0.00	19.2
1D	188	--	--	-7110	2684	1157	0	-2018	-1167	4.02	8.04	3	0.15	0.08	0.33	0.00	0.00	19.2
1E	188	--	--	-4230	-2508	2394	0	-742	1313	4.02	8.04	3	0.12	0.07	0.38	0.00	0.00	19.2
1F	188	--	--	-4230	2684	2394	0	-742	-1167	4.02	8.04	3	0.10	0.08	0.38	0.00	0.00	19.2
1G	188	--	--	-4230	-2508	1157	0	-2018	1313	4.02	8.04	3	0.17	0.07	0.33	0.00	0.00	19.2
1H	188	--	--	-4230	2684	1157	0	-2018	-1167	4.02	8.04	3	0.16	0.08	0.35	0.00	0.00	19.2
1I	188	--	--	-6838	-1843	2887	0	-153	1046	4.02	8.04	3	0.07	0.08	0.43	0.00	0.00	19.2
1J	188	--	--	-6838	2019	2887	0	-153	-900	4.02	8.04	3	0.06	0.08	0.43	0.00	0.00	19.2
1K	188	--	--	-6838	-1843	663	0	-2607	1046	4.02	8.04	3	0.17	0.05	0.23	0.00	0.00	19.2
1L	188	--	--	-6838	2019	663	0	-2607	-900	4.02	8.04	3	0.16	0.06	0.25	0.00	0.00	19.2
1M	188	--	--	-4502	-1843	2887	0	-153	1046	4.02	8.04	3	0.08	0.08	0.46	0.00	0.00	19.2
1N	188	--	--	-4502	2019	2887	0	-153	-900	4.02	8.04	3	0.06	0.08	0.46	0.00	0.00	19.2
1O	188	--	--	-4502	-1843	663	0	-2607	1046	4.02	8.04	3	0.19	0.05	0.24	0.00	0.00	19.2
1P	188	--	--	-4502	2019	663	0	-2607	-900	4.02	8.04	3	0.18	0.06	0.26	0.00	0.00	19.2
2	188	--	--	-8017	174	2220	0	-1832	71	4.02	8.04	3	0.08	0.06	0.33	0.00	0.00	19.2
7	188	--	--	-8414	921	2573	0	-1869	-268	4.02	8.04	3	0.09	0.07	0.37	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)      staffe= 2 d      8 / 19.2

1A	225	--	--	-6969	-2508	2394	0	-1657	372	4.02	8.04	3	0.08	0.07	0.36	0.00	0.00	19.2
1B	225	--	--	-6969	2684	2394	0	-1657	-161	4.02	8.04	3	0.08	0.08	0.36	0.00	0.00	19.2
1C	225	--	--	-6969	-2508	1157	0	-2434	372	4.02	8.04	3	0.13	0.07	0.31	0.00	0.00	19.2
1D	225	--	--	-6969	2684	1157	0	-2434	-161	4.02	8.04	3	0.12	0.08	0.33	0.00	0.00	19.2
1E	225	--	--	-4090	-2508	2394	0	-1657	372	4.02	8.04	3	0.10	0.07	0.38	0.00	0.00	19.2
1F	225	--	--	-4090	2684	2394	0	-1657	-161	4.02	8.04	3	0.09	0.08	0.38	0.00	0.00	19.2
1G	225	--	--	-4090	-2508	1157	0	-2434	372	4.02	8.04	3	0.14	0.07	0.33	0.00	0.00	19.2
1H	225	--	--	-4090	2684	1157	0	-2434	-161	4.02	8.04	3	0.14	0.08	0.35	0.00	0.00	19.2
1I	225	--	--	-6698	-1843	2887	0	-1242	355	4.02	8.04	3	0.07	0.08	0.44	0.00	0.00	19.2
1J	225	--	--	-6698	2019	2887	0	-1242	-143	4.02	8.04	3	0.06	0.08	0.44	0.00	0.00	19.2
1K	225	--	--	-6698	-1843	663	0	-2849	355	4.02	8.04	3	0.15	0.05	0.23	0.00	0.00	19.2
1L	225	--	--	-6698	2019	663	0	-2849	-143	4.02	8.04	3	0.15	0.06	0.25	0.00	0.00	19.2
1M	225	--	--	-4361	-1843	2887	0	-1242	355	4.02	8.04	3	0.07	0.08	0.46	0.00	0.00	19.2
1N	225	--	--	-4361	2019	2887	0	-1242	-143	4.02	8.04	3	0.06	0.08	0.46	0.00	0.00	19.2
1O	225	--	--	-4361	-1843	663	0	-2849	355	4.02	8.04	3	0.17	0.05	0.24	0.00	0.00	19.2
1P	225	--	--	-4361	2019	663	0	-2849	-143	4.02	8.04	3	0.16	0.06	0.26	0.00	0.00	19.2
2	225	--	--	-7834	174	2341	0	-2687	137	4.02	8.04	3	0.13	0.06	0.34	0.00	0.00	19.2
7	225	--	--	-8231	921	2573	0	-2834	77	4.02	8.04	3	0.13	0.07	0.38	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)      staffe= 2 d      8 / 19.2

1A	263	--	--	-6829	-2508	2394	0	-2572	-568	4.02	8.04	3	0.14	0.07	0.36	0.00	0.00	19.2
1B	263	--	--	-6829	2684	2394	0	-2572	845	4.02	8.04	3	0.16	0.08	0.36	0.00	0.00	19.2
1C	263	--	--	-6829	-2508	1157	0	-2851	-568	4.02	8.04	3	0.16	0.07	0.31	0.00	0.00	19.2
1D	263	--	--	-6829	2684	1157	0	-2851	845	4.02	8.04	3	0.18	0.08	0.33	0.00	0.00	19.2
1E	263	--	--	-3949	-2508	2394	0	-2572	-568	4.02	8.04	3	0.16	0.07	0.38	0.00	0.00	19.2
1F	263	--	--	-3949	2684	2394	0	-2572	845	4.02	8.04	3	0.18	0.08	0.38	0.00	0.00	19.2
1G	263	--	--	-3949	-2508	1157	0	-2851	-568	4.02	8.04	3	0.18	0.07	0.33	0.00	0.00	19.2
1H	263	--	--	-3949	2684	1157	0	-2851	845	4.02	8.04	3	0.19	0.08	0.35	0.00	0.00	19.2
1I	263	--	--	-6557	-1843	2887	0	-2331	-337	4.02	8.04	3	0.12	0.08	0.44	0.00	0.00	19.2
1J	263	--	--	-6557	2019	2887	0	-2331	614	4.02	8.04	3	0.13	0.08	0.44	0.00	0.00	19.2
1K	263	--	--	-6557	-1843	663	0	-3092	-337	4.02	8.04	3	0.17	0.05	0.23	0.00	0.00	19.2
1L	263	--	--	-6557	2019	663	0	-3092	614	4.02	8.04	3	0.18	0.06	0.25	0.00	0.00	19.2
1M	263	--	--	-4221	-1843	2887	0	-2331	-337	4.02	8.04	3	0.14	0.08	0.46	0.00	0.00	19.2
1N	263	--	--	-4221	2019	2887	0	-2331	614	4.02	8.04	3	0.15	0.08	0.46	0.00	0.00	19.2
1O	263	--	--	-4221	-1843	663	0	-3092	-337	4.02	8.04	3	0.19	0.05	0.24	0.00	0.00	19.2
1P	263	--	--	-4221	2019	663	0	-3092	614	4.02	8.04	3	0.20	0.06	0.26	0.00	0.00	19.2
2	263	--	--	-7651	174	2463	0	-3588	202	4.02	8.04	3	0.19	0.07	0.36	0.00	0.00	19.2
7	263	--	--	-8048	921	2573	0	-3799	422	4.02	8.04	3	0.21	0.07	0.38	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)      staffe= 2 d      8 / 19.2

1A	300	--	--	-6688	-2508	2394	0	-3486	-1509	4.02	8.04	3	0.25	0.07	0.36	0.00	0.00	19.2
1B	300	--	--	-6688	2684	2394	0	-3486	1852	4.02	8.04	3	0.27	0.08	0.36	0.00	0.00	19.2
1C	300	--	--	-6688	-2508	1157	0	-3267	-1509	4.02	8.04	3	0.24	0.07	0.31	0.00	0.00	19.2
1D	300	--	--	-6688	2684	1157	0	-3267	1852	4.02	8.04	3	0.26	0.08	0.34	0.00	0.00	19.2
1E	300	--	--	-3809	-2508	2394	0	-3486	-1509	4.02	8.04	3	0.27	0.07	0.38	0.00	0.00	19.2
1F	300	--	--	-3809	2684	2394	0	-3486	1852	4.02	8.04	3	0.30	0.08	0.38	0.00	0.00	19.2
1G	300	--	--	-3809	-2508	1157	0	-3267	-1509	4.02	8.04	3	0.26	0.07	0.33	0.00	0.00	19.2
1H	300	--	--	-3809	2684	1157	0	-3267	1852	4.02	8.04	3	0.28	0.08	0.35	0.00	0.00	19.2
1I	300	--	--	-6416	-1843	2887	0	-3420	-1028	4.02	8.04	3	0.22	0.08	0.44	0.00	0.00	19.2
1J	300	--	--	-6416	2019	2887	0	-3420	1371	4.02	8.04	3	0.24	0.08	0.44	0.00	0.00	19.2
1K	300	--	--	-6416	-1843	663	0	-3334	-1028	4.02	8.04	3	0.22	0.05	0.23	0.00	0.00	19.2
1L	300	--	--	-6416	2019	663	0	-3334	1371	4.02	8.04	3	0.24	0.06	0.25	0.00	0.00	19.2
1M	300	--	--	-4080	-1843	2887	0	-3420	-1028	4.02	8.04	3	0.24	0.08	0.46	0.00	0.00	19.2
1N	300	--	--	-4080	2019	2887	0	-3420	1371	4.02	8.04	3	0.26	0.08	0.46	0.00	0.00	19.2
1O	300	--	--	-4080	-1843	663	0	-3334	-1028	4.02	8.04	3	0.23	0.05	0.24	0.00	0.00	19.2
1P	300	--	--	-4080	2019	663	0	-3334	1371	4.02	8.04	3	0.25	0.06	0.26	0.00	0.00	19.2
2	300	--	--	-7469	174	2584	0	-4535	267	4.02	8.04	3	0.26	0.07	0.38	0.00	0.00	19.2
7	300	--	--	-7866	921	2573	0	-4763	768	4.02	8.04	3	0.29	0.07	0.38	0.00	0.00	19.2

1A	338	--	--	-6547	-2508	2394	0	-4401	-2449	6.03	8.04	3	0.32	0.07	0.36	0.00	0.00	12.8
1B	338	--	--	-6547	2684	2394	0	-4401	2858	6.03	8.04	3	0.35	0.08	0.36	0.00	0.00	12.8
1C	338	--	--	-6547	-2508	1157	0	-3684	-2449	6.03	8.04	3	0.29	0.07	0.29	0.00	0.00	12.8
1D	338	--	--	-6547	2684	1157	0	-3684	2858	6.03	8.04	3	0.32	0.08	0.31	0.00	0.00	12.8
1E	338	--	--	-3668	-2508	2394	0	-4401	-2449	6.03	8.04	3	0.33	0.07	0.39	0.00	0.00	12.8
1F	338	--	--	-3668	2684	2394	0	-4401	2858	6.03	8.04	3	0.36	0.08	0.39	0.00	0.00	12.8
1G	338	--	--	-3668	-2508	1157	0	-3684	-2449	6.03	8.04	3	0.30	0.07	0.30	0.00	0.00	12.8
1H	338	--	--	-3668	2684	1157	0	-3684	2858	6.03	8.04	3	0.33	0.08	0.32	0.00	0.00	12.8
1I	338	--	--	-6276	-1843	2887	0	-4509	-1719	6.03	8.04	3	0.28	0.08	0.44	0.00	0.00	12.8
1J	338	--	--	-6276	2019	2887	0	-4509	2128	6.03	8.04	3	0.30	0.08	0.44	0.00	0.00	12.8
1K	338	--	--	-6276	-1843	663	0	-3576	-1719	6.03	8.04	3	0.23	0.05	0.21	0.00	0.00	12.8
1L	338	--	--	-6276	2019	663	0	-3576	2128	6.03	8.04	3	0.26	0.06	0.23	0.00	0.00	12.8
1M	338	--	--	-3940	-1843	2887	0	-4509	-1719	6.03	8.04	3	0.29	0.08	0.46	0.00	0.00	12.8
1N	338	--	--	-3940	2019	2887	0	-4509	2128	6.03	8.04	3	0.32	0.08	0.46	0.00	0.00	12.8
1O	338	--	--	-3940	-1843	663	0	-3576	-1719	6.03	8.04	3	0.25	0.05	0.22	0.00	0.00	12.8
1P	338	--	--	-3940	2019	663	0	-3576	2128	6.03	8.04	3	0.27	0.06	0.24	0.00	0.00	12.8
2	338	--	--	-7286	174	2706	0	-5526	333	6.03	8.04	3	0.27	0.07	0.40	0.00	0.00	12.8
7	338	--	--	-7683	921	2573	0	-5728	1113	6.03	8.04	3	0.30	0.07	0.38	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
 Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	375	--	--	-6407	-2508	2394	0	-5315	-3390	6.03	8.04	3	0.42	0.07	0.36	0.00	0.00	12.8
1B	375	--	--	-6407	2684	2394	0	-5315	3865	6.03	8.04	3	0.46	0.08	0.36	0.00	0.00	12.8
1C	375	--	--	-6407	-2508	1157	0	-4101	-3390	6.03	8.04	3	0.37	0.07	0.29	0.00	0.00	12.8
1D	375	--	--	-6407	2684	1157	0	-4101	3865	6.03	8.04	3	0.41	0.08	0.31	0.00	0.00	12.8
1E	375	--	--	-3527	-2508	2394	0	-5315	-3390	6.03	8.04	3	0.44	0.07	0.39	0.00	0.00	12.8
1F	375	--	--	-3527	2684	2394	0	-5315	3865	6.03	8.04	3	0.47	0.08	0.39	0.00	0.00	12.8
1G	375	--	--	-3527	-2508	1157	0	-4101	-3390	6.03	8.04	3	0.39	0.07	0.30	0.00	0.00	12.8
1H	375	--	--	-3527	2684	1157	0	-4101	3865	6.03	8.04	3	0.43	0.08	0.32	0.00	0.00	12.8
1I	375	--	--	-6135	-1843	2887	0	-5598	-2411	6.03	8.04	3	0.37	0.08	0.44	0.00	0.00	12.8
1J	375	--	--	-6135	2019	2887	0	-5598	2885	6.03	8.04	3	0.40	0.08	0.44	0.00	0.00	12.8
1K	375	--	--	-6135	-1843	663	0	-3818	-2411	6.03	8.04	3	0.29	0.05	0.21	0.00	0.00	12.8
1L	375	--	--	-6135	2019	663	0	-3818	2885	6.03	8.04	3	0.33	0.06	0.23	0.00	0.00	12.8
1M	375	--	--	-3799	-1843	2887	0	-5598	-2411	6.03	8.04	3	0.39	0.08	0.46	0.00	0.00	12.8
1N	375	--	--	-3799	2019	2887	0	-5598	2885	6.03	8.04	3	0.41	0.08	0.46	0.00	0.00	12.8
1O	375	--	--	-3799	-1843	663	0	-3818	-2411	6.03	8.04	3	0.31	0.05	0.22	0.00	0.00	12.8
1P	375	--	--	-3799	2019	663	0	-3818	2885	6.03	8.04	3	0.34	0.06	0.24	0.00	0.00	12.8
2	375	--	--	-7103	174	2827	0	-6564	398	6.03	8.04	3	0.33	0.08	0.42	0.00	0.00	12.8
7	375	--	--	-7500	921	2573	0	-6693	1458	6.03	8.04	3	0.37	0.07	0.38	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
 Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

#### VERIFICA NODO IN TESTA AL PILASTRO, NODO NUM. 158 NON CONFINATO $\gamma_{Rd}$ : 1.100

##### PROGETTAZIONE IN CAPACITA'

Asse loc. pilastro y nodo ESTERNO: As2(inf)= 6.03, As1(sup)= 6.03, H<sub>jw</sub>= 21.0 cm, b<sub>j</sub>= 50.0 cm, h<sub>jc</sub>= 23.0 cm  
 Asse loc. pilastro z nodo ESTERNO: As2(inf)= 4.02, As1(sup)= 8.04, H<sub>jw</sub>= 23.0 cm, b<sub>j</sub>= 30.0 cm, h<sub>jc</sub>= 43.0 cm

FxMin,inf	FxMin,sup	FxMax,sup	FySup	FzSup	Vjbdy	Vjbdz	Vres,y	Vres,z	I.R.compr.	Ashy	Ashz	PASSO	Nota
kg					kg		kg		cmq		cm		
-3527	1	-0	0	0	26425	35233	80507	90308	0.39	6.56	4.37	9.28	

#### L E G E N D A

Prima asta	Ultima asta	Nome disegno	Descrizione disegno
10	12	DONORATICO-BLOCCO A 0001_IP1.YPI	

Lavoro: **DONORATICO-BLOCCO A** Intestazione lavoro: **MasterSap 2020**Elemento: **PILASTRO** Gruppo: **1** Tabella: **PILASTRI F20**Descrizione: **pilastri aule**Rck: **350.00** kg/cm<sup>2</sup> fyk: **4580.0** kg/cm<sup>2</sup> γRd: **1.300** Copriferro di calcolo: **3.5** cm Copriferro di disegno: **3.5** cmVerifica in ottemperanza alle NTC2018 Diametro staffe: **10** mm Numero braccia: **2**ρ min.: **1.000** % Passo max. armatura longitudinale: **50.0** cm**ASTA NUM. 13** NI 151 NF 155 SEZ. Rp B= 0.600 H= 0.300 (pilastro)**PIL. NUM. 8**

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	αMy	αMz	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST/ AANT	AINF/ ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm				kg			kg*m		cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm.	
1A	0	--	--	-44300	-2946	4413	0	11331	9294	8.29	10.30	3	0.66	0.09	0.33	0.00	0.00	12.8
1B	0	--	--	-44300	3034	4413	0	11331	-9769	8.29	10.30	3	0.69	0.09	0.33	0.00	0.00	12.8
1C	0	--	--	-44300	-2946	-2608	0	-8515	9294	8.29	10.30	3	0.61	0.06	0.21	0.00	0.00	12.8
1D	0	--	--	-44300	3034	-2608	0	-8515	-9769	8.29	10.30	3	0.63	0.06	0.22	0.00	0.00	12.8
1E	0	--	--	-43260	-2946	4413	0	11331	9294	8.29	10.30	3	0.67	0.09	0.33	0.00	0.00	12.8
1F	0	--	--	-43260	3034	4413	0	11331	-9769	8.29	10.30	3	0.69	0.09	0.33	0.00	0.00	12.8
1G	0	--	--	-43260	-2946	-2608	0	-8515	9294	8.29	10.30	3	0.61	0.06	0.21	0.00	0.00	12.8
1H	0	--	--	-43260	3034	-2608	0	-8515	-9769	8.29	10.30	3	0.63	0.07	0.22	0.00	0.00	12.8
1I	0	--	--	-44533	-2649	6843	0	18244	6845	8.29	10.30	3	0.71	0.14	0.51	0.00	0.00	12.8
1J	0	--	--	-44533	2738	6843	0	18244	-7320	8.29	10.30	3	0.73	0.14	0.51	0.00	0.00	12.8
1K	0	--	--	-44533	-2649	-5038	0	-20456	6845	8.29	10.30	3	0.77	0.10	0.37	0.00	0.00	12.8
1L	0	--	--	-44533	2738	-5038	0	-20456	-7320	8.29	10.30	3	0.79	0.10	0.37	0.00	0.00	12.8
1M	0	--	--	-43027	-2649	6843	0	18244	6845	8.29	10.30	3	0.71	0.14	0.51	0.00	0.00	12.8
1N	0	--	--	-43027	2738	6843	0	18244	-7320	8.29	10.30	3	0.74	0.14	0.51	0.00	0.00	12.8
1O	0	--	--	-43027	-2649	-5038	0	-20456	6845	8.29	10.30	3	0.78	0.10	0.38	0.00	0.00	12.8
1P	0	--	--	-43027	2738	-5038	0	-20456	-7320	8.29	10.30	3	0.80	0.10	0.38	0.00	0.00	12.8
2	0	--	--	-63030	93	-177	0	-1857	64	8.29	10.30	6	0.19	0.00	0.01	0.00	0.00	12.8
7	0	--	--	-63080	-704	1774	0	3210	-50	8.29	10.30	6	0.20	0.03	0.11	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	38	--	--	-44132	-2946	4413	0	9670	2107	8.29	10.30	3	0.30	0.09	0.33	0.00	0.00	12.8
1B	38	--	--	-44132	3034	4413	0	9670	-1930	8.29	10.30	3	0.29	0.09	0.33	0.00	0.00	12.8
1C	38	--	--	-44132	-2946	-2608	0	-7531	2107	8.29	10.30	4	0.25	0.06	0.19	0.00	0.00	12.8
1D	38	--	--	-44132	3034	-2608	0	-7531	-1930	8.29	10.30	4	0.25	0.07	0.20	0.00	0.00	12.8
1E	38	--	--	-43092	-2946	4413	0	9670	2107	8.29	10.30	3	0.29	0.09	0.33	0.00	0.00	12.8
1F	38	--	--	-43092	3034	4413	0	9670	-1930	8.29	10.30	3	0.29	0.09	0.33	0.00	0.00	12.8
1G	38	--	--	-43092	-2946	-2608	0	-7531	2107	8.29	10.30	4	0.25	0.06	0.20	0.00	0.00	12.8
1H	38	--	--	-43092	3034	-2608	0	-7531	-1930	8.29	10.30	4	0.25	0.07	0.20	0.00	0.00	12.8
1I	38	--	--	-44365	-2649	6843	0	15658	2534	8.29	10.30	3	0.45	0.14	0.51	0.00	0.00	12.8
1J	38	--	--	-44365	2738	6843	0	15658	-2357	8.29	10.30	3	0.44	0.14	0.51	0.00	0.00	12.8
1K	38	--	--	-44365	-2649	-5038	0	-13519	2534	8.29	10.30	3	0.40	0.10	0.37	0.00	0.00	12.8
1L	38	--	--	-44365	2738	-5038	0	-13519	-2357	8.29	10.30	3	0.39	0.10	0.37	0.00	0.00	12.8
1M	38	--	--	-42859	-2649	6843	0	15658	2534	8.29	10.30	3	0.45	0.14	0.51	0.00	0.00	12.8
1N	38	--	--	-42859	2738	6843	0	15658	-2357	8.29	10.30	3	0.45	0.14	0.51	0.00	0.00	12.8
1O	38	--	--	-42859	-2649	-5038	0	-13519	2534	8.29	10.30	3	0.40	0.10	0.38	0.00	0.00	12.8
1P	38	--	--	-42859	2738	-5038	0	-13519	-2357	8.29	10.30	3	0.39	0.10	0.38	0.00	0.00	12.8
2	38	--	--	-62811	93	-177	0	-1790	99	8.29	10.30	6	0.19	0.00	0.01	0.00	0.00	12.8
7	38	--	--	-62861	-704	1774	0	2545	-314	8.29	10.30	6	0.19	0.03	0.11	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	75	--	--	-43964	-2946	4413	0	8009	840	6.28	10.30	4	0.25	0.09	0.33	0.00	0.00	19.2
1B	75	--	--	-43964	3034	4413	0	8009	-630	6.28	10.30	4	0.24	0.09	0.33	0.00	0.00	19.2
1C	75	--	--	-43964	-2946	-2608	0	-6546	840	6.28	10.30	4	0.22	0.06	0.19	0.00	0.00	19.2
1D	75	--	--	-43964	3034	-2608	0	-6546	-630	6.28	10.30	4	0.22	0.07	0.20	0.00	0.00	19.2
1E	75	--	--	-42924	-2946	4413	0	8009	840	6.28	10.30	4	0.25	0.09	0.33	0.00	0.00	19.2
1F	75	--	--	-42924	3034	4413	0	8009	-630	6.28	10.30	4	0.24	0.09	0.33	0.00	0.00	19.2
1G	75	--	--	-42924	-2946	-2608	0	-6546	840	6.28	10.30	4	0.22	0.06	0.20	0.00	0.00	19.2
1H	75	--	--	-42924	3034	-2608	0	-6546	-630	6.28	10.30	4	0.21	0.07	0.20	0.00	0.00	19.2
1I	75	--	--	-44197	-2649	6843	0	13073	1492	6.28	10.30	3	0.39	0.14	0.51	0.00	0.00	19.2
1J	75	--	--	-44197	2738	6843	0	13073	-1282	6.28	10.30	3	0.39	0.14	0.51	0.00	0.00	19.2
1K	75	--	--	-44197	-2649	-5038	0	-11610	1492	6.28	10.30	3	0.35	0.10	0.37	0.00	0.00	19.2
1L	75	--	--	-44197	2738	-5038	0	-11610	-1282	6.28	10.30	3	0.35	0.10	0.37	0.00	0.00	19.2
1M	75	--	--	-42691	-2649	6843	0	13073	1492	6.28	10.30	3	0.39	0.14	0.52	0.00	0.00	19.2
1N	75	--	--	-42691	2738	6843	0	13073	-1282	6.28	10.30	3	0.39	0.14	0.52	0.00	0.00	19.2
1O	75	--	--	-42691	-2649	-5038	0	-11610	1492	6.28	10.30	3	0.35	0.10	0.38	0.00	0.00	19.2
1P	75	--	--	-42691	2738	-5038	0	-11610	-1282	6.28	10.30	3	0.35	0.10	0.38	0.00	0.00	19.2
2	75	--	--	-62592	93	-177	0	-1724	134	6.28	10.30	6	0.20	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
7	75	--	--	-62642	-704	1774	0	1880	-578	6.28	10.30	6	0.20	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	113	--	--	-43796	-2946	4413	0	6348	-427	6.28	10.30	4	0.21	0.09	0.33	0.00	0.00	19.2
1B	113	--	--	-43796	3034	4413	0	6348	670	6.28	10.30	4	0.21	0.09	0.33	0.00	0.00	19.2
1C	113	--	--	-43796	-2946	-2608	0	-5562	-427	6.28	10.30	4	0.20	0.06	0.19	0.00	0.00	19.2
1D	113	--	--	-43796	3034	-2608	0	-5562	670	6.28	10.30	4	0.20	0.07	0.20	0.00	0.00	19.2
1E	113	--	--	-42756	-2946	4413	0	6348	-427	6.28	10.30	4	0.21	0.09	0.33	0.00	0.00	19.2
1F	113	--	--	-42756	3034	4413	0	6348	670	6.28	10.30	4	0.21	0.09	0.33	0.00	0.00	19.2
1G	113	--	--	-42756	-2946	-2608	0	-5562	-427	6.28	10.30	4	0.19	0.06	0.20	0.00	0.00	19.2

1H	113	--	--	-42756	3034	-2608	0	-5562	670	6.28	10.30	4	0.20	0.07	0.20	0.00	0.00	19.2
1I	113	--	--	-44029	-2649	6843	0	10487	449	6.28	10.30	3	0.30	0.14	0.51	0.00	0.00	19.2
1J	113	--	--	-44029	2738	6843	0	10487	-206	6.28	10.30	3	0.29	0.14	0.51	0.00	0.00	19.2
1K	113	--	--	-44029	-2649	-5038	0	-9701	449	6.28	10.30	4	0.28	0.10	0.37	0.00	0.00	19.2
1L	113	--	--	-44029	2738	-5038	0	-9701	-206	6.28	10.30	4	0.27	0.10	0.37	0.00	0.00	19.2
1M	113	--	--	-42523	-2649	6843	0	10487	449	6.28	10.30	3	0.30	0.14	0.52	0.00	0.00	19.2
1N	113	--	--	-42523	2738	6843	0	10487	-206	6.28	10.30	3	0.29	0.14	0.52	0.00	0.00	19.2
1O	113	--	--	-42523	-2649	-5038	0	-9701	449	6.28	10.30	3	0.28	0.10	0.38	0.00	0.00	19.2
1P	113	--	--	-42523	2738	-5038	0	-9701	-206	6.28	10.30	3	0.27	0.10	0.38	0.00	0.00	19.2
2	113	--	--	-62373	93	-177	0	-1658	169	6.28	10.30	6	0.20	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
7	113	--	--	-62423	-704	1774	0	1215	-842	6.28	10.30	6	0.20	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	150	--	--	-43628	-2946	4413	0	4686	-1693	6.28	10.30	4	0.21	0.09	0.33	0.00	0.00	19.2
1B	150	--	--	-43628	3034	4413	0	4686	1970	6.28	10.30	4	0.21	0.09	0.33	0.00	0.00	19.2
1C	150	--	--	-43628	-2946	-2608	0	-4578	-1693	6.28	10.30	4	0.20	0.06	0.19	0.00	0.00	19.2
1D	150	--	--	-43628	3034	-2608	0	-4578	1970	6.28	10.30	4	0.21	0.07	0.20	0.00	0.00	19.2
1E	150	--	--	-42588	-2946	4413	0	4686	-1693	6.28	10.30	4	0.20	0.09	0.33	0.00	0.00	19.2
1F	150	--	--	-42588	3034	4413	0	4686	1970	6.28	10.30	4	0.21	0.09	0.33	0.00	0.00	19.2
1G	150	--	--	-42588	-2946	-2608	0	-4578	-1693	6.28	10.30	4	0.20	0.06	0.20	0.00	0.00	19.2
1H	150	--	--	-42588	3034	-2608	0	-4578	1970	6.28	10.30	4	0.21	0.07	0.20	0.00	0.00	19.2
1I	150	--	--	-43861	-2649	6843	0	7901	-593	6.28	10.30	4	0.24	0.14	0.51	0.00	0.00	19.2
1J	150	--	--	-43861	2738	6843	0	7901	869	6.28	10.30	4	0.25	0.14	0.51	0.00	0.00	19.2
1K	150	--	--	-43861	-2649	-5038	0	-7793	-593	6.28	10.30	4	0.24	0.10	0.37	0.00	0.00	19.2
1L	150	--	--	-43861	2738	-5038	0	-7793	869	6.28	10.30	4	0.24	0.10	0.37	0.00	0.00	19.2
1M	150	--	--	-42355	-2649	6843	0	7901	-593	6.28	10.30	4	0.24	0.14	0.52	0.00	0.00	19.2
1N	150	--	--	-42355	2738	6843	0	7901	869	6.28	10.30	4	0.24	0.14	0.52	0.00	0.00	19.2
1O	150	--	--	-42355	-2649	-5038	0	-7793	-593	6.28	10.30	4	0.24	0.10	0.38	0.00	0.00	19.2
1P	150	--	--	-42355	2738	-5038	0	-7793	869	6.28	10.30	4	0.24	0.10	0.38	0.00	0.00	19.2
2	150	--	--	-62154	93	-177	0	-1591	204	6.28	10.30	6	0.19	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
7	150	--	--	-62204	-704	1774	0	550	-1106	6.28	10.30	6	0.19	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	188	--	--	-43460	-2946	4413	0	3025	-2960	6.28	10.30	4	0.22	0.09	0.33	0.00	0.00	19.2
1B	188	--	--	-43460	3034	4413	0	3025	3270	6.28	10.30	4	0.23	0.09	0.33	0.00	0.00	19.2
1C	188	--	--	-43460	-2946	-2608	0	-3593	-2960	6.28	10.30	4	0.23	0.06	0.19	0.00	0.00	19.2
1D	188	--	--	-43460	3034	-2608	0	-3593	3270	6.28	10.30	4	0.24	0.07	0.20	0.00	0.00	19.2
1E	188	--	--	-42420	-2946	4413	0	3025	-2960	6.28	10.30	4	0.22	0.09	0.33	0.00	0.00	19.2
1F	188	--	--	-42420	3034	4413	0	3025	3270	6.28	10.30	4	0.23	0.09	0.33	0.00	0.00	19.2
1G	188	--	--	-42420	-2946	-2608	0	-3593	-2960	6.28	10.30	4	0.23	0.06	0.20	0.00	0.00	19.2
1H	188	--	--	-42420	3034	-2608	0	-3593	3270	6.28	10.30	4	0.24	0.07	0.20	0.00	0.00	19.2
1I	188	--	--	-43693	-2649	6843	0	5316	-1635	6.28	10.30	4	0.21	0.14	0.51	0.00	0.00	19.2
1J	188	--	--	-43693	2738	6843	0	5316	1944	6.28	10.30	4	0.22	0.14	0.51	0.00	0.00	19.2
1K	188	--	--	-43693	-2649	-5038	0	-5884	-1635	6.28	10.30	4	0.22	0.10	0.38	0.00	0.00	19.2
1L	188	--	--	-43693	2738	-5038	0	-5884	1944	6.28	10.30	4	0.23	0.10	0.38	0.00	0.00	19.2
1M	188	--	--	-42187	-2649	6843	0	5316	-1635	6.28	10.30	4	0.21	0.14	0.52	0.00	0.00	19.2
1N	188	--	--	-42187	2738	6843	0	5316	1944	6.28	10.30	4	0.22	0.14	0.52	0.00	0.00	19.2
1O	188	--	--	-42187	-2649	-5038	0	-5884	-1635	6.28	10.30	4	0.22	0.10	0.38	0.00	0.00	19.2
1P	188	--	--	-42187	2738	-5038	0	-5884	1944	6.28	10.30	4	0.23	0.10	0.38	0.00	0.00	19.2
2	188	--	--	-61935	93	-177	0	-1525	239	6.28	10.30	6	0.19	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
7	188	--	--	-61985	-704	1774	0	-116	-1370	6.28	10.30	6	0.20	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	225	--	--	-43292	-2946	4413	0	1364	-4227	6.28	10.30	4	0.24	0.09	0.33	0.00	0.00	19.2
1B	225	--	--	-43292	3034	4413	0	1364	4569	6.28	10.30	4	0.26	0.09	0.33	0.00	0.00	19.2
1C	225	--	--	-43292	-2946	-2608	0	-2609	-4227	6.28	10.30	4	0.26	0.06	0.21	0.00	0.00	19.2
1D	225	--	--	-43292	3034	-2608	0	-2609	4569	6.28	10.30	4	0.27	0.07	0.22	0.00	0.00	19.2
1E	225	--	--	-42252	-2946	4413	0	1364	-4227	6.28	10.30	4	0.24	0.09	0.33	0.00	0.00	19.2
1F	225	--	--	-42252	3034	4413	0	1364	4569	6.28	10.30	4	0.26	0.09	0.33	0.00	0.00	19.2
1G	225	--	--	-42252	-2946	-2608	0	-2609	-4227	6.28	10.30	4	0.26	0.06	0.21	0.00	0.00	19.2
1H	225	--	--	-42252	3034	-2608	0	-2609	4569	6.28	10.30	4	0.27	0.07	0.22	0.00	0.00	19.2
1I	225	--	--	-43525	-2649	6843	0	2730	-2677	6.28	10.30	4	0.21	0.14	0.51	0.00	0.00	19.2
1J	225	--	--	-43525	2738	6843	0	2730	3019	6.28	10.30	4	0.22	0.14	0.51	0.00	0.00	19.2
1K	225	--	--	-43525	-2649	-5038	0	-3975	-2677	6.28	10.30	4	0.22	0.10	0.38	0.00	0.00	19.2
1L	225	--	--	-43525	2738	-5038	0	-3975	3019	6.28	10.30	4	0.24	0.10	0.38	0.00	0.00	19.2
1M	225	--	--	-42019	-2649	6843	0	2730	-2677	6.28	10.30	4	0.20	0.14	0.52	0.00	0.00	19.2
1N	225	--	--	-42019	2738	6843	0	2730	3019	6.28	10.30	4	0.21	0.14	0.52	0.00	0.00	19.2
1O	225	--	--	-42019	-2649	-5038	0	-3975	-2677	6.28	10.30	4	0.22	0.10	0.38	0.00	0.00	19.2
1P	225	--	--	-42019	2738	-5038	0	-3975	3019	6.28	10.30	4	0.23	0.10	0.38	0.00	0.00	19.2
2	225	--	--	-61716	93	-177	0	-1458	274	6.28	10.30	6	0.19	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
7	225	--	--	-61766	-704	1774	0	-781	-1634	6.28	10.30	5	0.20	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	263	--	--	-43124	-2946	4413	0	-297	-5494	6.28	10.30	4	0.28	0.09	0.33	0.00	0.00	19.2
1B	263	--	--	-43124	3034	4413	0	-297	5869	6.28	10.30	4	0.30	0.09	0.33	0.00	0.00	19.2
1C	263	--	--	-43124	-2946	-2608	0	-1625	-5494	6.28	10.30	3	0.30	0.06	0.21	0.00	0.00	19.2
1D	263	--	--	-43124	3034	-2608	0	-1625	5869	6.28	10.30	3	0.31	0.07	0.22	0.00	0.00	19.2
1E	263	--	--	-42084	-2946	4413	0	-297	-5494	6.28	10.30	4	0.28	0.09	0.33	0.00	0.00	19.2
1F	263	--	--	-42084	3034	4413	0	-297	5869	6.28	10.30	4	0.30	0.09	0.33	0.00	0.00	19.2
1G	263	--	--	-42084	-2946	-2608	0	-1625	-5494	6.28	10.30	3	0.29	0.06	0.21	0.00	0.00	19.2
1H	263	--	--	-42084	3034	-2608	0	-1625	5869	6.28	10.30	3	0.31	0.07	0.22	0.00	0.00	19.2
1I	263	--	--	-43357	-2649	6843	0	144	-3719	6.28	10.30	4	0.22	0.14	0.51	0.00	0.00	19.2
1J	263	--	--	-43357	2738	6843	0	144	4095	6.28	10.30	4	0.23	0.14	0.51	0.00	0.00	19.2
1K	263	--	--	-43357	-2649	-5038	0	-2066	-3719	6.28	10.30	4	0.23	0.10	0.38	0.00	0.00	19.2
1L	263	--	--	-43357	2738	-5038	0	-2066	4095	6.28	10.30	4	0.25	0.10	0.38	0.00	0.00	19.2
1M	263	--	--	-41851	-2649	6843	0	144	-3719	6.28	10.30	4	0.22	0.14	0.52	0.00	0.00	19.2
1N	263	--	--	-41851	2738	6843	0	144	4095	6.28	10.30	4	0.23	0.14	0.52	0.00	0.00	19.2

1O	263	--	--	-41851	-2649	-5038	0	-2066	-3719	6.28	10.30	4	0.23	0.10	0.38	0.00	0.00	19.2
1P	263	--	--	-41851	2738	-5038	0	-2066	4095	6.28	10.30	4	0.25	0.10	0.38	0.00	0.00	19.2
2	263	--	--	-61497	93	-177	0	-1391	309	6.28	10.30	6	0.19	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
7	263	--	--	-61547	-704	1774	0	-1446	-1898	6.28	10.30	5	0.21	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	300	--	--	-42956	-2946	4413	0	-1958	-6760	6.28	10.30	3	0.36	0.09	0.33	0.00	0.00	19.2
1B	300	--	--	-42956	3034	4413	0	-1958	7169	6.28	10.30	3	0.38	0.09	0.33	0.00	0.00	19.2
1C	300	--	--	-42956	-2946	-2608	0	-640	-6760	6.28	10.30	3	0.34	0.06	0.21	0.00	0.00	19.2
1D	300	--	--	-42956	3034	-2608	0	-640	7169	6.28	10.30	3	0.36	0.07	0.22	0.00	0.00	19.2
1E	300	--	--	-41916	-2946	4413	0	-1958	-6760	6.28	10.30	3	0.36	0.09	0.33	0.00	0.00	19.2
1F	300	--	--	-41916	3034	4413	0	-1958	7169	6.28	10.30	3	0.38	0.09	0.33	0.00	0.00	19.2
1G	300	--	--	-41916	-2946	-2608	0	-640	-6760	6.28	10.30	3	0.34	0.06	0.22	0.00	0.00	19.2
1H	300	--	--	-41916	3034	-2608	0	-640	7169	6.28	10.30	3	0.36	0.07	0.22	0.00	0.00	19.2
1I	300	--	--	-43189	-2649	6843	0	-2441	-4761	6.28	10.30	4	0.28	0.14	0.51	0.00	0.00	19.2
1J	300	--	--	-43189	2738	6843	0	-2441	5170	6.28	10.30	3	0.29	0.14	0.51	0.00	0.00	19.2
1K	300	--	--	-43189	-2649	-5038	0	-157	-4761	6.28	10.30	4	0.26	0.10	0.38	0.00	0.00	19.2
1L	300	--	--	-43189	2738	-5038	0	-157	5170	6.28	10.30	4	0.27	0.10	0.38	0.00	0.00	19.2
1M	300	--	--	-41683	-2649	6843	0	-2441	-4761	6.28	10.30	4	0.28	0.14	0.52	0.00	0.00	19.2
1N	300	--	--	-41683	2738	6843	0	-2441	5170	6.28	10.30	3	0.29	0.14	0.52	0.00	0.00	19.2
1O	300	--	--	-41683	-2649	-5038	0	-157	-4761	6.28	10.30	4	0.25	0.10	0.38	0.00	0.00	19.2
1P	300	--	--	-41683	2738	-5038	0	-157	5170	6.28	10.30	4	0.27	0.10	0.38	0.00	0.00	19.2
2	300	--	--	-61278	93	-177	0	-1325	344	6.28	10.30	6	0.19	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
7	300	--	--	-61328	-704	1774	0	-2111	-2162	6.28	10.30	4	0.22	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	338	--	--	-42788	-2946	4413	0	-3619	-8027	8.29	10.30	3	0.45	0.09	0.33	0.00	0.00	12.8
1B	338	--	--	-42788	3034	4413	0	-3619	8469	8.29	10.30	3	0.47	0.09	0.32	0.00	0.00	12.8
1C	338	--	--	-42788	-2946	-2608	0	344	-8027	8.29	10.30	3	0.41	0.06	0.21	0.00	0.00	12.8
1D	338	--	--	-42788	3034	-2608	0	344	8469	8.29	10.30	3	0.44	0.07	0.22	0.00	0.00	12.8
1E	338	--	--	-41748	-2946	4413	0	-3619	-8027	8.29	10.30	3	0.45	0.09	0.32	0.00	0.00	12.8
1F	338	--	--	-41748	3034	4413	0	-3619	8469	8.29	10.30	3	0.47	0.09	0.32	0.00	0.00	12.8
1G	338	--	--	-41748	-2946	-2608	0	344	-8027	8.29	10.30	3	0.41	0.06	0.22	0.00	0.00	12.8
1H	338	--	--	-41748	3034	-2608	0	344	8469	8.29	10.30	3	0.44	0.07	0.22	0.00	0.00	12.8
1I	338	--	--	-43021	-2649	6843	0	-5027	-5803	8.29	10.30	3	0.36	0.14	0.49	0.00	0.00	12.8
1J	338	--	--	-43021	2738	6843	0	-5027	6245	8.29	10.30	3	0.38	0.14	0.49	0.00	0.00	12.8
1K	338	--	--	-43021	-2649	-5038	0	1752	-5803	8.29	10.30	3	0.31	0.10	0.36	0.00	0.00	12.8
1L	338	--	--	-43021	2738	-5038	0	1752	6245	8.29	10.30	3	0.33	0.10	0.36	0.00	0.00	12.8
1M	338	--	--	-41515	-2649	6843	0	-5027	-5803	8.29	10.30	3	0.36	0.14	0.50	0.00	0.00	12.8
1N	338	--	--	-41515	2738	6843	0	-5027	6245	8.29	10.30	3	0.38	0.14	0.50	0.00	0.00	12.8
1O	338	--	--	-41515	-2649	-5038	0	1752	-5803	8.29	10.30	3	0.30	0.10	0.36	0.00	0.00	12.8
1P	338	--	--	-41515	2738	-5038	0	1752	6245	8.29	10.30	3	0.33	0.10	0.36	0.00	0.00	12.8
2	338	--	--	-61059	93	-177	0	-1259	379	8.29	10.30	6	0.18	0.00	0.01	0.00	0.00	12.8
7	338	--	--	-61109	-704	1774	0	-2776	-2426	8.29	10.30	4	0.23	0.03	0.11	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
 Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	375	--	--	-42620	-2946	4413	0	-5281	-9294	8.29	10.30	3	0.55	0.09	0.33	0.00	0.00	12.8
1B	375	--	--	-42620	3034	4413	0	-5281	9769	8.29	10.30	3	0.58	0.09	0.32	0.00	0.00	12.8
1C	375	--	--	-42620	-2946	-2608	0	1328	-9294	8.29	10.30	3	0.50	0.06	0.21	0.00	0.00	12.8
1D	375	--	--	-42620	3034	-2608	0	1328	9769	8.29	10.30	3	0.53	0.07	0.22	0.00	0.00	12.8
1E	375	--	--	-41580	-2946	4413	0	-5281	-9294	8.29	10.30	3	0.55	0.09	0.32	0.00	0.00	12.8
1F	375	--	--	-41580	3034	4413	0	-5281	9769	8.29	10.30	3	0.58	0.09	0.32	0.00	0.00	12.8
1G	375	--	--	-41580	-2946	-2608	0	1328	-9294	8.29	10.30	3	0.50	0.06	0.22	0.00	0.00	12.8
1H	375	--	--	-41580	3034	-2608	0	1328	9769	8.29	10.30	3	0.53	0.07	0.22	0.00	0.00	12.8
1I	375	2.20	--	-42853	-2649	6843	0	-16771	-6845	8.29	10.30	3	0.68	0.14	0.51	0.00	0.00	12.8
1J	375	2.20	--	-42853	2738	6843	0	-16771	7320	8.29	10.30	3	0.70	0.14	0.51	0.00	0.00	12.8
1K	375	5.59	--	-42853	-2649	-5038	0	20456	-6845	8.29	10.30	3	0.78	0.10	0.38	0.00	0.00	12.8
1L	375	5.59	--	-42853	2738	-5038	0	20456	7320	8.29	10.30	3	0.80	0.10	0.38	0.00	0.00	12.8
1M	375	2.20	--	-41347	-2649	6843	0	-16771	-6845	8.29	10.30	3	0.68	0.14	0.52	0.00	0.00	12.8
1N	375	2.20	--	-41347	2738	6843	0	-16771	7320	8.29	10.30	3	0.70	0.14	0.52	0.00	0.00	12.8
1O	375	5.59	--	-41347	-2649	-5038	0	20456	-6845	8.29	10.30	3	0.78	0.10	0.38	0.00	0.00	12.8
1P	375	5.59	--	-41347	2738	-5038	0	20456	7320	8.29	10.30	3	0.80	0.10	0.38	0.00	0.00	12.8
2	375	--	--	-60840	93	-177	0	-1192	414	8.29	10.30	6	0.18	0.00	0.01	0.00	0.00	12.8
7	375	--	--	-60890	-704	1774	0	-3441	-2690	8.29	10.30	4	0.24	0.03	0.11	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
 Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

#### VERIFICA NODO IN TESTA AL PILASTRO, NODO NUM. 155 NON CONFINATO $\gamma_{Rd}$ : 1.100

##### PROGETTAZIONE IN CAPACITA'

Asse loc. pilastro y nodo: --

Asse loc. pilastro z nodo INTERNO: As2(inf)= 6.03, As1(sup)= 10.05, H<sub>jw</sub>= 33.0 cm, b<sub>j</sub>= 30.0 cm, h<sub>jc</sub>= 53.0 cm

-----													
FxMin,inf	FxMin,sup	FxMax,sup	FySup	FzSup	Vjbdy	Vjbdz	Vres,y	Vres,z	I.R.compr.	Ashy	Ashz	PASSO	Nota
-----					-----		-----			-----		-----	
kg					kg		kg			cmq		cm	
-----													
--	-41347	-28963	-29837	4740	494	--	69972	--	125268	0.56	--	13.11	7.23

## L E G E N D A

Prima asta	Ultima asta	Nome disegno	Descrizione disegno
13	13	DONORATICO-BLOCCO A 0001_IPl.YPI	

Lavoro: **DONORATICO-BLOCCO A** Intestazione lavoro: **MasterSap 2020**  
 Elemento: **PILASTRO** Gruppo: **1** Tabella: **pilastri centrali**  
 Descrizione: **pilastri aule**

Rck: **300.00** kg/cm<sup>2</sup> fyk: **4580.0** kg/cm<sup>2</sup> γRd: **1.300** Copriferro di calcolo: **3.5** cm Copriferro di disegno: **3.5** cm  
 Verifica in ottemperanza alle NTC2018 Diametro staffe: **10** mm Numero braccia: **2**  
 ρ min.: **1.000** % Passo max. armatura longitudinale: **50.0** cm

**ASTA NUM. 14** NI 153 NF 152 SEZ. Rp B= 0.500 H= 0.300 (pilastro)

**PIL. NUM. 7**

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	αMy	αMz	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST/ AANT	AINF/ ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm				kg			kg*m		cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	--	--	-33572	-1754	3715	0	7343	4062	8.29	10.30	3	0.42	0.10	0.34	0.00	0.00	12.8
1B	0	--	--	-33572	1084	3715	0	7343	-3283	8.29	10.30	3	0.38	0.10	0.34	0.00	0.00	12.8
1C	0	--	--	-33572	-1754	-1609	0	-4379	4062	8.29	10.30	3	0.34	0.05	0.15	0.00	0.00	12.8
1D	0	--	--	-33572	1084	-1609	0	-4379	-3283	8.29	10.30	3	0.30	0.05	0.15	0.00	0.00	12.8
1E	0	--	--	-32648	-1754	3715	0	7343	4062	8.29	10.30	3	0.42	0.11	0.34	0.00	0.00	12.8
1F	0	--	--	-32648	1084	3715	0	7343	-3283	8.29	10.30	3	0.38	0.11	0.34	0.00	0.00	12.8
1G	0	--	--	-32648	-1754	-1609	0	-4379	4062	8.29	10.30	3	0.34	0.05	0.15	0.00	0.00	12.8
1H	0	--	--	-32648	1084	-1609	0	-4379	-3283	8.29	10.30	3	0.30	0.05	0.15	0.00	0.00	12.8
1I	0	--	--	-33491	-1154	5742	0	10794	2566	8.29	10.30	3	0.46	0.16	0.52	0.00	0.00	12.8
1J	0	--	--	-33491	484	5742	0	10794	-1787	8.29	10.30	3	0.43	0.16	0.52	0.00	0.00	12.8
1K	0	--	--	-33491	-1154	-3636	0	-8586	2566	8.29	10.30	3	0.39	0.10	0.33	0.00	0.00	12.8
1L	0	--	--	-33491	484	-3636	0	-8586	-1787	8.29	10.30	3	0.36	0.10	0.33	0.00	0.00	12.8
1M	0	--	--	-32729	-1154	5742	0	10794	2566	8.29	10.30	3	0.46	0.16	0.53	0.00	0.00	12.8
1N	0	--	--	-32729	484	5742	0	10794	-1787	8.29	10.30	3	0.43	0.16	0.53	0.00	0.00	12.8
1O	0	--	--	-32729	-1154	-3636	0	-8586	2566	8.29	10.30	3	0.39	0.10	0.34	0.00	0.00	12.8
1P	0	--	--	-32729	484	-3636	0	-8586	-1787	8.29	10.30	3	0.36	0.10	0.34	0.00	0.00	12.8
2	0	--	--	-48420	-466	457	0	-736	535	8.29	10.30	6	0.18	0.01	0.04	0.00	0.00	12.8
7	0	--	--	-48230	7	1695	0	1853	-665	8.29	10.30	5	0.19	0.05	0.14	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
 Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	63	--	--	-33337	-1754	3715	0	4266	2965	8.29	10.30	4	0.28	0.11	0.34	0.00	0.00	12.8
1B	63	--	--	-33337	1084	3715	0	4266	-2604	8.29	10.30	4	0.27	0.11	0.34	0.00	0.00	12.8
1C	63	--	--	-33337	-1754	-1609	0	-3374	2965	8.29	10.30	4	0.26	0.05	0.15	0.00	0.00	12.8
1D	63	--	--	-33337	1084	-1609	0	-3374	-2604	8.29	10.30	4	0.25	0.05	0.15	0.00	0.00	12.8
1E	63	--	--	-32413	-1754	3715	0	4266	2965	8.29	10.30	3	0.28	0.11	0.34	0.00	0.00	12.8
1F	63	--	--	-32413	1084	3715	0	4266	-2604	8.29	10.30	4	0.26	0.11	0.34	0.00	0.00	12.8
1G	63	--	--	-32413	-1754	-1609	0	-3374	2965	8.29	10.30	4	0.26	0.05	0.15	0.00	0.00	12.8
1H	63	--	--	-32413	1084	-1609	0	-3374	-2604	8.29	10.30	4	0.24	0.05	0.15	0.00	0.00	12.8
1I	63	--	--	-33256	-1154	5742	0	7206	1844	8.29	10.30	3	0.32	0.16	0.53	0.00	0.00	12.8
1J	63	--	--	-33256	484	5742	0	7206	-1483	8.29	10.30	3	0.30	0.16	0.53	0.00	0.00	12.8
1K	63	--	--	-33256	-1154	-3636	0	-6314	1844	8.29	10.30	3	0.29	0.10	0.33	0.00	0.00	12.8
1L	63	--	--	-33256	484	-3636	0	-6314	-1483	8.29	10.30	4	0.28	0.10	0.33	0.00	0.00	12.8
1M	63	--	--	-32494	-1154	5742	0	7206	1844	8.29	10.30	3	0.32	0.16	0.53	0.00	0.00	12.8
1N	63	--	--	-32494	484	5742	0	7206	-1483	8.29	10.30	3	0.30	0.16	0.53	0.00	0.00	12.8
1O	63	--	--	-32494	-1154	-3636	0	-6314	1844	8.29	10.30	3	0.29	0.10	0.34	0.00	0.00	12.8
1P	63	--	--	-32494	484	-3636	0	-6314	-1483	8.29	10.30	3	0.27	0.10	0.34	0.00	0.00	12.8
2	63	--	--	-48115	-466	457	0	-1022	244	8.29	10.30	6	0.18	0.01	0.04	0.00	0.00	12.8
7	63	--	--	-47927	7	1695	0	794	-661	8.29	10.30	6	0.18	0.05	0.14	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
 Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	125	--	--	-33102	-1754	3715	0	1944	1867	6.28	8.29	4	0.21	0.11	0.34	0.00	0.00	19.2
1B	125	--	--	-33102	1084	3715	0	1944	-1867	6.28	8.29	4	0.21	0.11	0.34	0.00	0.00	19.2
1C	125	--	--	-33102	-1754	-1609	0	-2368	1867	6.28	8.29	4	0.22	0.05	0.15	0.00	0.00	19.2
1D	125	--	--	-33102	1084	-1609	0	-2368	-1867	6.28	8.29	4	0.22	0.05	0.15	0.00	0.00	19.2
1E	125	--	--	-32178	-1754	3715	0	1944	1867	6.28	8.29	4	0.21	0.11	0.34	0.00	0.00	19.2
1F	125	--	--	-32178	1084	3715	0	1944	-1867	6.28	8.29	4	0.21	0.11	0.34	0.00	0.00	19.2
1G	125	--	--	-32178	-1754	-1609	0	-2368	1867	6.28	8.29	4	0.22	0.05	0.15	0.00	0.00	19.2
1H	125	--	--	-32178	1084	-1609	0	-2368	-1867	6.28	8.29	4	0.22	0.05	0.15	0.00	0.00	19.2
1I	125	--	--	-33021	-1154	5742	0	3618	1121	6.28	8.29	4	0.22	0.16	0.53	0.00	0.00	19.2
1J	125	--	--	-33021	484	5742	0	3618	-1180	6.28	8.29	4	0.22	0.16	0.53	0.00	0.00	19.2
1K	125	--	--	-33021	-1154	-3636	0	-4042	1121	6.28	8.29	4	0.23	0.10	0.33	0.00	0.00	19.2
1L	125	--	--	-33021	484	-3636	0	-4042	-1180	6.28	8.29	4	0.23	0.10	0.33	0.00	0.00	19.2
1M	125	--	--	-32259	-1154	5742	0	3618	1121	6.28	8.29	4	0.22	0.16	0.53	0.00	0.00	19.2
1N	125	--	--	-32259	484	5742	0	3618	-1180	6.28	8.29	4	0.22	0.16	0.53	0.00	0.00	19.2
1O	125	--	--	-32259	-1154	-3636	0	-4042	1121	6.28	8.29	4	0.23	0.10	0.34	0.00	0.00	19.2
1P	125	--	--	-32259	484	-3636	0	-4042	-1180	6.28	8.29	4	0.23	0.10	0.34	0.00	0.00	19.2
2	125	--	--	-47810	-466	457	0	-1308	-48	6.28	8.29	6	0.20	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
7	125	--	--	-47623	7	1695	0	-265	-656	6.28	8.29	6	0.20	0.05	0.14	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	188	--	--	-32867	-1754	3715	0	-378	770	6.28	8.29	5	0.14	0.11	0.34	0.00	0.00	19.2
1B	188	--	--	-32867	1084	3715	0	-378	-1247	6.28	8.29	5	0.16	0.11	0.34	0.00	0.00	19.2
1C	188	--	--	-32867	-1754	-1609	0	-1362	770	6.28	8.29	4	0.16	0.05	0.15	0.00	0.00	19.2
1D	188	--	--	-32867	1084	-1609	0	-1362	-1247	6.28	8.29	4	0.17	0.05	0.15	0.00	0.00	19.2
1E	188	--	--	-31943	-1754	3715	0	-378	770	6.28	8.29	5	0.14	0.11	0.35	0.00	0.00	19.2
1F	188	--	--	-31943	1084	3715	0	-378	-1247	6.28	8.29	5	0.16	0.11	0.35	0.00	0.00	19.2
1G	188	--	--	-31943	-1754	-1609	0	-1362	770	6.28	8.29	4	0.15	0.05	0.15	0.00	0.00	19.2

1H	188	--	--	-31943	1084	-1609	0	-1362	-1247	6.28	8.29	4	0.17	0.05	0.15	0.00	0.00	19.2
1I	188	--	--	-32786	-1154	5742	0	30	399	6.28	8.29	6	0.14	0.16	0.53	0.00	0.00	19.2
1J	188	--	--	-32786	484	5742	0	30	-876	6.28	8.29	6	0.15	0.16	0.53	0.00	0.00	19.2
1K	188	--	--	-32786	-1154	-3636	0	-1770	399	6.28	8.29	4	0.16	0.10	0.33	0.00	0.00	19.2
1L	188	--	--	-32786	484	-3636	0	-1770	-876	6.28	8.29	4	0.17	0.10	0.33	0.00	0.00	19.2
1M	188	--	--	-32024	-1154	5742	0	30	399	6.28	8.29	6	0.14	0.16	0.53	0.00	0.00	19.2
1N	188	--	--	-32024	484	5742	0	30	-876	6.28	8.29	6	0.14	0.16	0.53	0.00	0.00	19.2
1O	188	--	--	-32024	-1154	-3636	0	-1770	399	6.28	8.29	4	0.15	0.10	0.34	0.00	0.00	19.2
1P	188	--	--	-32024	484	-3636	0	-1770	-876	6.28	8.29	4	0.16	0.10	0.34	0.00	0.00	19.2
2	188	--	--	-47505	-466	457	0	-1594	-339	6.28	8.29	6	0.20	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
7	188	--	--	-47320	7	1695	0	-1324	-652	6.28	8.29	5	0.20	0.05	0.14	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	250	--	--	-32632	-1754	3715	0	-2700	-327	6.28	8.29	4	0.18	0.11	0.34	0.00	0.00	19.2
1B	250	--	--	-32632	1084	3715	0	-2700	-569	6.28	8.29	4	0.18	0.11	0.34	0.00	0.00	19.2
1C	250	--	--	-32632	-1754	-1609	0	-356	-327	6.28	8.29	6	0.14	0.05	0.16	0.00	0.00	19.2
1D	250	--	--	-32632	1084	-1609	0	-356	-569	6.28	8.29	6	0.14	0.05	0.15	0.00	0.00	19.2
1E	250	--	--	-31708	-1754	3715	0	-2700	-327	6.28	8.29	4	0.17	0.11	0.35	0.00	0.00	19.2
1F	250	--	--	-31708	1084	3715	0	-2700	-569	6.28	8.29	4	0.18	0.11	0.35	0.00	0.00	19.2
1G	250	--	--	-31708	-1754	-1609	0	-356	-327	6.28	8.29	6	0.13	0.05	0.16	0.00	0.00	19.2
1H	250	--	--	-31708	1084	-1609	0	-356	-569	6.28	8.29	6	0.13	0.05	0.15	0.00	0.00	19.2
1I	250	--	--	-32551	-1154	5742	0	-3558	-323	6.28	8.29	4	0.20	0.16	0.53	0.00	0.00	19.2
1J	250	--	--	-32551	484	5742	0	-3558	-573	6.28	8.29	4	0.20	0.16	0.53	0.00	0.00	19.2
1K	250	--	--	-32551	-1154	-3636	0	503	-323	6.28	8.29	6	0.14	0.10	0.34	0.00	0.00	19.2
1L	250	--	--	-32551	484	-3636	0	503	-573	6.28	8.29	6	0.14	0.10	0.34	0.00	0.00	19.2
1M	250	--	--	-31789	-1154	5742	0	-3558	-323	6.28	8.29	4	0.20	0.16	0.54	0.00	0.00	19.2
1N	250	--	--	-31789	484	5742	0	-3558	-573	6.28	8.29	4	0.20	0.16	0.54	0.00	0.00	19.2
1O	250	--	--	-31789	-1154	-3636	0	503	-323	6.28	8.29	6	0.14	0.10	0.34	0.00	0.00	19.2
1P	250	--	--	-31789	484	-3636	0	503	-573	6.28	8.29	6	0.14	0.10	0.34	0.00	0.00	19.2
2	250	--	--	-47200	-466	457	0	-1879	-631	6.28	8.29	5	0.21	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
7	250	--	--	-47017	7	1695	0	-2383	-647	6.28	8.29	4	0.22	0.05	0.14	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	313	--	--	-32397	-1754	3715	0	-5022	-1425	8.29	10.30	4	0.24	0.11	0.34	0.00	0.00	12.8
1B	313	--	--	-32397	1084	3715	0	-5022	110	8.29	10.30	4	0.21	0.11	0.34	0.00	0.00	12.8
1C	313	--	--	-32397	-1754	-1609	0	650	-1425	8.29	10.30	4	0.15	0.05	0.16	0.00	0.00	12.8
1D	313	--	--	-32397	1084	-1609	0	650	110	8.29	10.30	6	0.12	0.05	0.15	0.00	0.00	12.8
1E	313	--	--	-31473	-1754	3715	0	-5022	-1425	8.29	10.30	4	0.24	0.11	0.35	0.00	0.00	12.8
1F	313	--	--	-31473	1084	3715	0	-5022	110	8.29	10.30	4	0.21	0.11	0.35	0.00	0.00	12.8
1G	313	--	--	-31473	-1754	-1609	0	650	-1425	8.29	10.30	4	0.15	0.05	0.16	0.00	0.00	12.8
1H	313	--	--	-31473	1084	-1609	0	650	110	8.29	10.30	6	0.12	0.05	0.15	0.00	0.00	12.8
1I	313	--	--	-32316	-1154	5742	0	-7147	-1045	8.29	10.30	3	0.28	0.16	0.53	0.00	0.00	12.8
1J	313	--	--	-32316	484	5742	0	-7147	-270	8.29	10.30	4	0.27	0.16	0.53	0.00	0.00	12.8
1K	313	--	--	-32316	-1154	-3636	0	2775	-1045	8.29	10.30	4	0.17	0.10	0.34	0.00	0.00	12.8
1L	313	--	--	-32316	484	-3636	0	2775	-270	8.29	10.30	4	0.16	0.10	0.34	0.00	0.00	12.8
1M	313	--	--	-31554	-1154	5742	0	-7147	-1045	8.29	10.30	3	0.28	0.16	0.54	0.00	0.00	12.8
1N	313	--	--	-31554	484	5742	0	-7147	-270	8.29	10.30	4	0.26	0.16	0.54	0.00	0.00	12.8
1O	313	--	--	-31554	-1154	-3636	0	2775	-1045	8.29	10.30	4	0.17	0.10	0.34	0.00	0.00	12.8
1P	313	--	--	-31554	484	-3636	0	2775	-270	8.29	10.30	4	0.16	0.10	0.34	0.00	0.00	12.8
2	313	--	--	-46895	-466	457	0	-2165	-922	8.29	10.30	4	0.20	0.01	0.04	0.00	0.00	12.8
7	313	--	--	-46713	7	1695	0	-3442	-643	8.29	10.30	4	0.22	0.05	0.14	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	375	--	--	-32162	-1754	3715	0	-7343	-2522	8.29	10.30	3	0.35	0.11	0.34	0.00	0.00	12.8
1B	375	--	--	-32162	1084	3715	0	-7343	788	8.29	10.30	3	0.28	0.11	0.34	0.00	0.00	12.8
1C	375	--	--	-32162	-1754	-1609	0	1655	-2522	8.29	10.30	4	0.21	0.05	0.16	0.00	0.00	12.8
1D	375	--	--	-32162	1084	-1609	0	1655	788	8.29	10.30	4	0.14	0.05	0.15	0.00	0.00	12.8
1E	375	--	--	-31238	-1754	3715	0	-7343	-2522	8.29	10.30	3	0.35	0.11	0.35	0.00	0.00	12.8
1F	375	--	--	-31238	1084	3715	0	-7343	788	8.29	10.30	3	0.28	0.11	0.35	0.00	0.00	12.8
1G	375	--	--	-31238	-1754	-1609	0	1655	-2522	8.29	10.30	4	0.20	0.05	0.16	0.00	0.00	12.8
1H	375	--	--	-31238	1084	-1609	0	1655	788	8.29	10.30	4	0.14	0.05	0.15	0.00	0.00	12.8
1I	375	--	--	-32081	-1154	5742	0	-10735	-1768	8.29	10.30	3	0.43	0.16	0.53	0.00	0.00	12.8
1J	375	--	--	-32081	484	5742	0	-10735	34	8.29	10.30	3	0.39	0.16	0.53	0.00	0.00	12.8
1K	375	--	--	-32081	-1154	-3636	0	5047	-1768	8.29	10.30	4	0.25	0.10	0.34	0.00	0.00	12.8
1L	375	--	--	-32081	484	-3636	0	5047	34	8.29	10.30	4	0.21	0.10	0.34	0.00	0.00	12.8
1M	375	--	--	-31319	-1154	5742	0	-10735	-1768	8.29	10.30	3	0.43	0.16	0.54	0.00	0.00	12.8
1N	375	--	--	-31319	484	5742	0	-10735	34	8.29	10.30	3	0.39	0.16	0.54	0.00	0.00	12.8
1O	375	--	--	-31319	-1154	-3636	0	5047	-1768	8.29	10.30	4	0.25	0.10	0.34	0.00	0.00	12.8
1P	375	--	--	-31319	484	-3636	0	5047	34	8.29	10.30	4	0.21	0.10	0.34	0.00	0.00	12.8
2	375	--	--	-46590	-466	457	0	-2451	-1214	8.29	10.30	4	0.21	0.01	0.04	0.00	0.00	12.8
7	375	--	--	-46410	7	1695	0	-4501	-638	8.29	10.30	4	0.24	0.05	0.14	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

**VERIFICA NODO IN TESTA AL PILASTRO, NODO NUM. 152 NON CONFINATO      γ<sub>Rd</sub>: 1.100**

**PROGETTAZIONE IN CAPACITA'**

Asse loc. pilastro y nodo: --

Asse loc. pilastro z nodo INTERNO: As2(inf)= 9.42, As1(sup)= 14.33, Hjw= 48.0 cm, bj= 55.0 cm, hjc= 43.0 cm

FxMin,inf	FxMin,sup	FxMax,sup	FySup	FzSup	Vjbdy	Vjbdz	Vres,y	Vres,z	I.R.compr.	Ashy	Ashz	PASSO	Nota
-----					-----		-----			-----		-----	
kg					kg		kg			cmq		cm	
-----													

---

-31238	1	-0	0	0	--	104047	--	206955	0.50	--	26.13	4.76
--------	---	----	---	---	----	--------	----	--------	------	----	-------	------

## L E G E N D A

Prima asta	Ultima asta	Nome disegno	Descrizione disegno
14	14	DONORATICO-BLOCCO A 0001_IPl.YPI	

Lavoro: **DONORATICO-BLOCCO A** Intestazione lavoro: **MasterSap 2020**Elemento: **PILASTRO** Gruppo: **2** Tabella: **PILASTRI F20**Descrizione: **pilastri motoria**Rck: **350.00** kg/cm<sup>2</sup> fyk: **4580.0** kg/cm<sup>2</sup> γRd: **1.300** Copriferro di calcolo: **3.5** cm Copriferro di disegno: **3.5** cmVerifica in ottemperanza alle NTC2018 Diametro staffe: **10** mm Numero braccia: **2**ρ min.: **1.000** % Passo max. armatura longitudinale: **50.0** cm**ASTA NUM. 1** NI 14 NF 30 SEZ. Rp B= 0.600 H= 0.300 (pilastro)**PIL. NUM. 16**

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	αMy	αMz	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST/ AANT	AINF/ ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm				kg			kg*m		cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	--	--	-40050	-654	2910	0	9436	4263	8.29	10.30	3	0.37	0.06	0.23	0.00	0.00	12.8
1B	0	--	--	-40050	1384	2910	0	9436	-4672	8.29	10.30	3	0.39	0.06	0.23	0.00	0.00	12.8
1C	0	--	--	-40050	-654	-2983	0	-9650	4263	8.29	10.30	3	0.38	0.06	0.23	0.00	0.00	12.8
1D	0	--	--	-40050	1384	-2983	0	-9650	-4672	8.29	10.30	3	0.40	0.06	0.23	0.00	0.00	12.8
1E	0	--	--	-39510	-654	2910	0	9436	4263	8.29	10.30	3	0.37	0.06	0.23	0.00	0.00	12.8
1F	0	--	--	-39510	1384	2910	0	9436	-4672	8.29	10.30	3	0.39	0.06	0.23	0.00	0.00	12.8
1G	0	--	--	-39510	-654	-2983	0	-9650	4263	8.29	10.30	3	0.38	0.06	0.23	0.00	0.00	12.8
1H	0	--	--	-39510	1384	-2983	0	-9650	-4672	8.29	10.30	3	0.40	0.06	0.23	0.00	0.00	12.8
1I	0	--	--	-39905	5	4956	0	16060	1364	8.29	10.30	3	0.43	0.10	0.38	0.00	0.00	12.8
1J	0	--	--	-39905	725	4956	0	16060	-2642	8.29	10.30	3	0.47	0.10	0.38	0.00	0.00	12.8
1K	0	--	--	-39905	5	-5029	0	-16274	1364	8.29	10.30	3	0.44	0.10	0.39	0.00	0.00	12.8
1L	0	--	--	-39905	725	-5029	0	-16274	-2642	8.29	10.30	3	0.48	0.10	0.39	0.00	0.00	12.8
1M	0	--	--	-39655	5	4956	0	16060	1364	8.29	10.30	3	0.43	0.10	0.39	0.00	0.00	12.8
1N	0	--	--	-39655	725	4956	0	16060	-2642	8.29	10.30	3	0.47	0.10	0.39	0.00	0.00	12.8
1O	0	--	--	-39655	5	-5029	0	-16274	1364	8.29	10.30	3	0.44	0.10	0.39	0.00	0.00	12.8
1P	0	--	--	-39655	725	-5029	0	-16274	-2642	8.29	10.30	3	0.48	0.10	0.39	0.00	0.00	12.8
2	0	--	--	-57020	460	-1038	0	-3459	-183	8.29	10.30	5	0.18	0.02	0.07	0.00	0.00	12.8
7	0	--	--	-57170	3594	-168	0	-530	-4310	8.29	10.30	4	0.26	0.07	0.23	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilità' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	61	--	--	-39778	-654	2910	0	7675	3867	8.29	10.30	3	0.32	0.06	0.23	0.00	0.00	12.8
1B	61	--	--	-39778	1384	2910	0	7675	-3834	8.29	10.30	3	0.32	0.06	0.23	0.00	0.00	12.8
1C	61	--	--	-39778	-654	-2983	0	-7846	3867	8.29	10.30	3	0.32	0.06	0.23	0.00	0.00	12.8
1D	61	--	--	-39778	1384	-2983	0	-7846	-3834	8.29	10.30	3	0.32	0.06	0.23	0.00	0.00	12.8
1E	61	--	--	-39238	-654	2910	0	7675	3867	8.29	10.30	3	0.32	0.06	0.23	0.00	0.00	12.8
1F	61	--	--	-39238	1384	2910	0	7675	-3834	8.29	10.30	3	0.32	0.06	0.23	0.00	0.00	12.8
1G	61	--	--	-39238	-654	-2983	0	-7846	3867	8.29	10.30	3	0.32	0.06	0.23	0.00	0.00	12.8
1H	61	--	--	-39238	1384	-2983	0	-7846	-3834	8.29	10.30	3	0.32	0.06	0.23	0.00	0.00	12.8
1I	61	--	--	-39633	5	4956	0	13062	1342	8.29	10.30	3	0.35	0.10	0.39	0.00	0.00	12.8
1J	61	--	--	-39633	725	4956	0	13062	-1310	8.29	10.30	3	0.35	0.10	0.39	0.00	0.00	12.8
1K	61	--	--	-39633	5	-5029	0	-13232	1342	8.29	10.30	3	0.35	0.10	0.39	0.00	0.00	12.8
1L	61	--	--	-39633	725	-5029	0	-13232	-1310	8.29	10.30	3	0.35	0.10	0.39	0.00	0.00	12.8
1M	61	--	--	-39383	5	4956	0	13062	1342	8.29	10.30	3	0.35	0.10	0.39	0.00	0.00	12.8
1N	61	--	--	-39383	725	4956	0	13062	-1310	8.29	10.30	3	0.35	0.10	0.39	0.00	0.00	12.8
1O	61	--	--	-39383	5	-5029	0	-13232	1342	8.29	10.30	3	0.35	0.10	0.39	0.00	0.00	12.8
1P	61	--	--	-39383	725	-5029	0	-13232	-1310	8.29	10.30	3	0.35	0.10	0.39	0.00	0.00	12.8
2	61	--	--	-56666	460	-1038	0	-2831	95	8.29	10.30	6	0.18	0.02	0.07	0.00	0.00	12.8
7	61	--	--	-56816	3096	-168	0	-429	-2287	8.29	10.30	5	0.20	0.06	0.20	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilità' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	121	--	--	-39506	-654	2910	0	5915	3470	6.28	10.30	3	0.29	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1B	121	--	--	-39506	1384	2910	0	5915	-2997	6.28	10.30	3	0.27	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1C	121	--	--	-39506	-654	-2983	0	-6042	3470	6.28	10.30	3	0.29	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1D	121	--	--	-39506	1384	-2983	0	-6042	-2997	6.28	10.30	3	0.27	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1E	121	--	--	-38966	-654	2910	0	5915	3470	6.28	10.30	3	0.29	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1F	121	--	--	-38966	1384	2910	0	5915	-2997	6.28	10.30	3	0.27	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1G	121	--	--	-38966	-654	-2983	0	-6042	3470	6.28	10.30	3	0.29	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1H	121	--	--	-38966	1384	-2983	0	-6042	-2997	6.28	10.30	3	0.27	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1I	121	--	--	-39361	5	4956	0	10064	1344	6.28	10.30	3	0.31	0.10	0.39	0.00	0.00	19.2
1J	121	--	--	-39361	725	4956	0	10064	-871	6.28	10.30	3	0.29	0.10	0.39	0.00	0.00	19.2
1K	121	--	--	-39361	5	-5029	0	-10191	1344	6.28	10.30	3	0.31	0.10	0.39	0.00	0.00	19.2
1L	121	--	--	-39361	725	-5029	0	-10191	-871	6.28	10.30	3	0.30	0.10	0.39	0.00	0.00	19.2
1M	121	--	--	-39111	5	4956	0	10064	1344	6.28	10.30	3	0.31	0.10	0.39	0.00	0.00	19.2
1N	121	--	--	-39111	725	4956	0	10064	-871	6.28	10.30	3	0.29	0.10	0.39	0.00	0.00	19.2
1O	121	--	--	-39111	5	-5029	0	-10191	1344	6.28	10.30	3	0.31	0.10	0.39	0.00	0.00	19.2
1P	121	--	--	-39111	725	-5029	0	-10191	-871	6.28	10.30	3	0.30	0.10	0.39	0.00	0.00	19.2
2	121	--	--	-56312	460	-1038	0	-2203	373	6.28	10.30	6	0.18	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2
7	121	--	--	-56462	2597	-168	0	-327	-565	6.28	10.30	6	0.18	0.05	0.17	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	182	--	--	-39234	-654	2910	0	4155	3074	6.28	10.30	4	0.23	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1B	182	--	--	-39234	1384	2910	0	4155	-2159	6.28	10.30	4	0.20	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1C	182	--	--	-39234	-654	-2983	0	-4238	3074	6.28	10.30	4	0.24	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1D	182	--	--	-39234	1384	-2983	0	-4238	-2159	6.28	10.30	4	0.20	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1E	182	--	--	-38694	-654	2910	0	4155	3074	6.28	10.30	4	0.23	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1F	182	--	--	-38694	1384	2910	0	4155	-2159	6.28	10.30	4	0.20	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1G	182	--	--	-38694	-654	-2983	0	-4238	3074	6.28	10.30	4	0.24	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2

1H	182	--	--	-38694	1384	-2983	0	-4238	-2159	6.28	10.30	4	0.20	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1I	182	--	--	-39089	5	4956	0	7066	1347	6.28	10.30	4	0.23	0.10	0.39	0.00	0.00	19.2
1J	182	--	--	-39089	725	4956	0	7066	-432	6.28	10.30	4	0.21	0.10	0.39	0.00	0.00	19.2
1K	182	--	--	-39089	5	-5029	0	-7149	1347	6.28	10.30	4	0.23	0.10	0.39	0.00	0.00	19.2
1L	182	--	--	-39089	725	-5029	0	-7149	-432	6.28	10.30	4	0.22	0.10	0.39	0.00	0.00	19.2
1M	182	--	--	-38839	5	4956	0	7066	1347	6.28	10.30	4	0.23	0.10	0.39	0.00	0.00	19.2
1N	182	--	--	-38839	725	4956	0	7066	-432	6.28	10.30	4	0.21	0.10	0.39	0.00	0.00	19.2
1O	182	--	--	-38839	5	-5029	0	-7149	1347	6.28	10.30	4	0.23	0.10	0.39	0.00	0.00	19.2
1P	182	--	--	-38839	725	-5029	0	-7149	-432	6.28	10.30	4	0.22	0.10	0.39	0.00	0.00	19.2
2	182	--	--	-55958	460	-1038	0	-1574	652	6.28	10.30	6	0.18	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2
7	182	--	--	-56108	2099	-168	0	-226	856	6.28	10.30	6	0.18	0.04	0.13	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	242	--	--	-38962	-654	2910	0	2394	2678	6.28	10.30	4	0.19	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1B	242	--	--	-38962	1384	2910	0	2394	-1321	6.28	10.30	4	0.15	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1C	242	--	--	-38962	-654	-2983	0	-2433	2678	6.28	10.30	4	0.19	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1D	242	--	--	-38962	1384	-2983	0	-2433	-1321	6.28	10.30	4	0.15	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1E	242	--	--	-38422	-654	2910	0	2394	2678	6.28	10.30	4	0.19	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1F	242	--	--	-38422	1384	2910	0	2394	-1321	6.28	10.30	4	0.15	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1G	242	--	--	-38422	-654	-2983	0	-2433	2678	6.28	10.30	4	0.19	0.06	0.24	0.00	0.00	19.2
1H	242	--	--	-38422	1384	-2983	0	-2433	-1321	6.28	10.30	4	0.15	0.06	0.24	0.00	0.00	19.2
1I	242	--	--	-38817	5	4956	0	4068	1349	6.28	10.30	4	0.18	0.10	0.39	0.00	0.00	19.2
1J	242	--	--	-38817	725	4956	0	4068	8	6.28	10.30	4	0.16	0.10	0.39	0.00	0.00	19.2
1K	242	--	--	-38817	5	-5029	0	-4107	1349	6.28	10.30	4	0.18	0.10	0.39	0.00	0.00	19.2
1L	242	--	--	-38817	725	-5029	0	-4107	8	6.28	10.30	4	0.16	0.10	0.39	0.00	0.00	19.2
1M	242	--	--	-38567	5	4956	0	4068	1349	6.28	10.30	4	0.18	0.10	0.39	0.00	0.00	19.2
1N	242	--	--	-38567	725	4956	0	4068	8	6.28	10.30	4	0.15	0.10	0.39	0.00	0.00	19.2
1O	242	--	--	-38567	5	-5029	0	-4107	1349	6.28	10.30	4	0.18	0.10	0.40	0.00	0.00	19.2
1P	242	--	--	-38567	725	-5029	0	-4107	8	6.28	10.30	4	0.16	0.10	0.40	0.00	0.00	19.2
2	242	--	--	-55604	460	-1038	0	-946	930	6.28	10.30	6	0.17	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2
7	242	--	--	-55754	1601	-168	0	-124	1975	6.28	10.30	5	0.20	0.03	0.10	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	303	--	--	-38690	-654	2910	0	634	2282	6.28	10.30	4	0.16	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1B	303	--	--	-38690	1384	2910	0	634	-484	6.28	10.30	6	0.12	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1C	303	--	--	-38690	-654	-2983	0	-629	2282	6.28	10.30	4	0.16	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1D	303	--	--	-38690	1384	-2983	0	-629	-484	6.28	10.30	6	0.12	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1E	303	--	--	-38150	-654	2910	0	634	2282	6.28	10.30	4	0.16	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1F	303	--	--	-38150	1384	2910	0	634	-484	6.28	10.30	6	0.12	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1G	303	--	--	-38150	-654	-2983	0	-629	2282	6.28	10.30	4	0.16	0.06	0.24	0.00	0.00	19.2
1H	303	--	--	-38150	1384	-2983	0	-629	-484	6.28	10.30	6	0.12	0.06	0.24	0.00	0.00	19.2
1I	303	--	--	-38545	5	4956	0	1070	1352	6.28	10.30	4	0.14	0.10	0.39	0.00	0.00	19.2
1J	303	--	--	-38545	725	4956	0	1070	447	6.28	10.30	6	0.12	0.10	0.39	0.00	0.00	19.2
1K	303	--	--	-38545	5	-5029	0	-1065	1352	6.28	10.30	4	0.14	0.10	0.40	0.00	0.00	19.2
1L	303	--	--	-38545	725	-5029	0	-1065	447	6.28	10.30	6	0.12	0.10	0.40	0.00	0.00	19.2
1M	303	--	--	-38295	5	4956	0	1070	1352	6.28	10.30	4	0.14	0.10	0.39	0.00	0.00	19.2
1N	303	--	--	-38295	725	4956	0	1070	447	6.28	10.30	6	0.12	0.10	0.39	0.00	0.00	19.2
1O	303	--	--	-38295	5	-5029	0	-1065	1352	6.28	10.30	4	0.14	0.10	0.40	0.00	0.00	19.2
1P	303	--	--	-38295	725	-5029	0	-1065	447	6.28	10.30	6	0.12	0.10	0.40	0.00	0.00	19.2
2	303	--	--	-55250	460	-1038	0	-318	1208	6.28	10.30	6	0.18	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2
7	303	--	--	-55400	1103	-168	0	-23	2793	6.28	10.30	5	0.22	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	363	--	--	-38418	-654	2910	0	-1127	1886	6.28	10.30	4	0.15	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1B	363	--	--	-38418	1384	2910	0	-1127	354	6.28	10.30	6	0.12	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1C	363	--	--	-38418	-654	-2983	0	1175	1886	6.28	10.30	4	0.15	0.06	0.24	0.00	0.00	19.2
1D	363	--	--	-38418	1384	-2983	0	1175	354	6.28	10.30	6	0.12	0.06	0.24	0.00	0.00	19.2
1E	363	--	--	-37878	-654	2910	0	-1127	1886	6.28	10.30	4	0.15	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1F	363	--	--	-37878	1384	2910	0	-1127	354	6.28	10.30	6	0.12	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1G	363	--	--	-37878	-654	-2983	0	1175	1886	6.28	10.30	4	0.15	0.06	0.24	0.00	0.00	19.2
1H	363	--	--	-37878	1384	-2983	0	1175	354	6.28	10.30	6	0.12	0.06	0.24	0.00	0.00	19.2
1I	363	--	--	-38273	5	4956	0	-1928	1354	6.28	10.30	4	0.15	0.10	0.39	0.00	0.00	19.2
1J	363	--	--	-38273	725	4956	0	-1928	886	6.28	10.30	4	0.13	0.10	0.39	0.00	0.00	19.2
1K	363	--	--	-38273	5	-5029	0	1976	1354	6.28	10.30	4	0.15	0.10	0.40	0.00	0.00	19.2
1L	363	--	--	-38273	725	-5029	0	1976	886	6.28	10.30	4	0.13	0.10	0.40	0.00	0.00	19.2
1M	363	--	--	-38023	5	4956	0	-1928	1354	6.28	10.30	4	0.14	0.10	0.39	0.00	0.00	19.2
1N	363	--	--	-38023	725	4956	0	-1928	886	6.28	10.30	4	0.13	0.10	0.39	0.00	0.00	19.2
1O	363	--	--	-38023	5	-5029	0	1976	1354	6.28	10.30	4	0.15	0.10	0.40	0.00	0.00	19.2
1P	363	--	--	-38023	725	-5029	0	1976	886	6.28	10.30	4	0.13	0.10	0.40	0.00	0.00	19.2
2	363	--	--	-54896	460	-1038	0	310	1487	6.28	10.30	6	0.18	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2
7	363	--	--	-55046	604	-168	0	78	3309	6.28	10.30	4	0.23	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	424	--	--	-38146	-654	2910	0	-2887	1490	6.28	10.30	4	0.16	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1B	424	--	--	-38146	1384	2910	0	-2887	1192	6.28	10.30	4	0.15	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1C	424	--	--	-38146	-654	-2983	0	2979	1490	6.28	10.30	4	0.16	0.06	0.24	0.00	0.00	19.2
1D	424	--	--	-38146	1384	-2983	0	2979	1192	6.28	10.30	4	0.15	0.06	0.24	0.00	0.00	19.2
1E	424	--	--	-37606	-654	2910	0	-2887	1490	6.28	10.30	4	0.16	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1F	424	--	--	-37606	1384	2910	0	-2887	1192	6.28	10.30	4	0.15	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1G	424	--	--	-37606	-654	-2983	0	2979	1490	6.28	10.30	4	0.16	0.06	0.24	0.00	0.00	19.2
1H	424	--	--	-37606	1384	-2983	0	2979	1192	6.28	10.30	4	0.15	0.06	0.24	0.00	0.00	19.2
1I	424	--	--	-38001	5	4956	0	-4926	1356	6.28	10.30	4	0.19	0.10	0.39	0.00	0.00	19.2
1J	424	--	--	-38001	725	4956	0	-4926	1325	6.28	10.30	4	0.19	0.10	0.39	0.00	0.00	19.2
1K	424	--	--	-38001	5	-5029	0	5018	1356	6.28	10.30	4	0.19	0.10	0.40	0.00	0.00	19.2
1L	424	--	--	-38001	725	-5029	0	5018	1325	6.28	10.30	4	0.19	0.10	0.40	0.00	0.00	19.2
1M	424	--	--	-37751	5	4956	0	-4926	1356	6.28	10.30	4	0.19	0.10	0.39	0.00	0.00	19.2
1N	424	--	--	-37751	725	4956	0	-4926	1325	6.28	10.30	4	0.19	0.10	0.39	0.00	0.00	19.2

1O	424	--	--	-37751	5	-5029	0	5018	1356	6.28	10.30	4	0.19	0.10	0.40	0.00	0.00	19.2
1P	424	--	--	-37751	725	-5029	0	5018	1325	6.28	10.30	4	0.19	0.10	0.40	0.00	0.00	19.2
2	424	--	--	-54542	460	-1038	0	938	1765	6.28	10.30	5	0.19	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2
7	424	--	--	-54692	106	-168	0	180	3524	6.28	10.30	4	0.24	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	484	--	--	-37874	-654	2910	0	-4648	1094	6.28	10.30	4	0.18	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1B	484	--	--	-37874	1384	2910	0	-4648	2029	6.28	10.30	4	0.21	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1C	484	--	--	-37874	-654	-2983	0	4783	1094	6.28	10.30	4	0.18	0.06	0.24	0.00	0.00	19.2
1D	484	--	--	-37874	1384	-2983	0	4783	2029	6.28	10.30	4	0.21	0.06	0.24	0.00	0.00	19.2
1E	484	--	--	-37334	-654	2910	0	-4648	1094	6.28	10.30	4	0.18	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1F	484	--	--	-37334	1384	2910	0	-4648	2029	6.28	10.30	4	0.20	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1G	484	--	--	-37334	-654	-2983	0	4783	1094	6.28	10.30	4	0.18	0.06	0.24	0.00	0.00	19.2
1H	484	--	--	-37334	1384	-2983	0	4783	2029	6.28	10.30	4	0.21	0.06	0.24	0.00	0.00	19.2
1I	484	--	--	-37729	5	4956	0	-7924	1359	6.28	10.30	3	0.25	0.10	0.39	0.00	0.00	19.2
1J	484	--	--	-37729	725	4956	0	-7924	1764	6.28	10.30	3	0.27	0.10	0.39	0.00	0.00	19.2
1K	484	--	--	-37729	5	-5029	0	8060	1359	6.28	10.30	3	0.25	0.10	0.40	0.00	0.00	19.2
1L	484	--	--	-37729	725	-5029	0	8060	1764	6.28	10.30	3	0.27	0.10	0.40	0.00	0.00	19.2
1M	484	--	--	-37479	5	4956	0	-7924	1359	6.28	10.30	3	0.25	0.10	0.39	0.00	0.00	19.2
1N	484	--	--	-37479	725	4956	0	-7924	1764	6.28	10.30	3	0.27	0.10	0.39	0.00	0.00	19.2
1O	484	--	--	-37479	5	-5029	0	8060	1359	6.28	10.30	3	0.25	0.10	0.40	0.00	0.00	19.2
1P	484	--	--	-37479	725	-5029	0	8060	1764	6.28	10.30	3	0.27	0.10	0.40	0.00	0.00	19.2
2	484	--	--	-54188	460	-1038	0	1567	2043	6.28	10.30	4	0.20	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2
7	484	--	--	-54338	-392	-168	0	281	3437	6.28	10.30	4	0.23	0.01	0.03	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	545	--	--	-37602	-654	2910	0	-6408	698	8.29	10.30	4	0.19	0.06	0.23	0.00	0.00	12.8
1B	545	--	--	-37602	1384	2910	0	-6408	2867	8.29	10.30	3	0.25	0.06	0.23	0.00	0.00	12.8
1C	545	--	--	-37602	-654	-2983	0	6587	698	8.29	10.30	4	0.19	0.06	0.24	0.00	0.00	12.8
1D	545	--	--	-37602	1384	-2983	0	6587	2867	8.29	10.30	3	0.26	0.06	0.24	0.00	0.00	12.8
1E	545	--	--	-37062	-654	2910	0	-6408	698	8.29	10.30	4	0.19	0.06	0.23	0.00	0.00	12.8
1F	545	--	--	-37062	1384	2910	0	-6408	2867	8.29	10.30	3	0.25	0.06	0.23	0.00	0.00	12.8
1G	545	--	--	-37062	-654	-2983	0	6587	698	8.29	10.30	4	0.19	0.06	0.24	0.00	0.00	12.8
1H	545	--	--	-37062	1384	-2983	0	6587	2867	8.29	10.30	3	0.26	0.06	0.24	0.00	0.00	12.8
1I	545	--	--	-37457	5	4956	0	-10922	1361	8.29	10.30	3	0.30	0.10	0.40	0.00	0.00	12.8
1J	545	--	--	-37457	725	4956	0	-10922	2203	8.29	10.30	3	0.33	0.10	0.40	0.00	0.00	12.8
1K	545	--	--	-37457	5	-5029	0	11102	1361	8.29	10.30	3	0.30	0.10	0.40	0.00	0.00	12.8
1L	545	--	--	-37457	725	-5029	0	11102	2203	8.29	10.30	3	0.33	0.10	0.40	0.00	0.00	12.8
1M	545	--	--	-37207	5	4956	0	-10922	1361	8.29	10.30	3	0.30	0.10	0.40	0.00	0.00	12.8
1N	545	--	--	-37207	725	4956	0	-10922	2203	8.29	10.30	3	0.33	0.10	0.40	0.00	0.00	12.8
1O	545	--	--	-37207	5	-5029	0	11102	1361	8.29	10.30	3	0.30	0.10	0.40	0.00	0.00	12.8
1P	545	--	--	-37207	725	-5029	0	11102	2203	8.29	10.30	3	0.33	0.10	0.40	0.00	0.00	12.8
2	545	--	--	-53834	460	-1038	0	2195	2322	8.29	10.30	4	0.20	0.02	0.07	0.00	0.00	12.8
7	545	--	--	-53984	-891	-168	0	383	3049	8.29	10.30	4	0.22	0.02	0.06	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
 Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	605	--	--	-37330	-654	2910	0	-8169	301	8.29	10.30	4	0.22	0.06	0.23	0.00	0.00	12.8
1B	605	--	--	-37330	1384	2910	0	-8169	3705	8.29	10.30	3	0.32	0.06	0.23	0.00	0.00	12.8
1C	605	--	--	-37330	-654	-2983	0	8391	301	8.29	10.30	4	0.22	0.06	0.24	0.00	0.00	12.8
1D	605	--	--	-37330	1384	-2983	0	8391	3705	8.29	10.30	3	0.33	0.06	0.24	0.00	0.00	12.8
1E	605	--	--	-36790	-654	2910	0	-8169	301	8.29	10.30	4	0.21	0.06	0.23	0.00	0.00	12.8
1F	605	--	--	-36790	1384	2910	0	-8169	3705	8.29	10.30	3	0.32	0.06	0.23	0.00	0.00	12.8
1G	605	--	--	-36790	-654	-2983	0	8391	301	8.29	10.30	4	0.22	0.06	0.24	0.00	0.00	12.8
1H	605	--	--	-36790	1384	-2983	0	8391	3705	8.29	10.30	3	0.33	0.06	0.24	0.00	0.00	12.8
1I	605	--	--	-37185	5	4956	0	-13920	1364	8.29	10.30	3	0.37	0.10	0.40	0.00	0.00	12.8
1J	605	--	--	-37185	725	4956	0	-13920	2642	8.29	10.30	3	0.42	0.10	0.40	0.00	0.00	12.8
1K	605	--	--	-37185	5	-5029	0	14143	1364	8.29	10.30	3	0.38	0.10	0.40	0.00	0.00	12.8
1L	605	--	--	-37185	725	-5029	0	14143	2642	8.29	10.30	3	0.42	0.10	0.40	0.00	0.00	12.8
1M	605	--	--	-36935	5	4956	0	-13920	1364	8.29	10.30	3	0.37	0.10	0.40	0.00	0.00	12.8
1N	605	--	--	-36935	725	4956	0	-13920	2642	8.29	10.30	3	0.42	0.10	0.40	0.00	0.00	12.8
1O	605	--	--	-36935	5	-5029	0	14143	1364	8.29	10.30	3	0.38	0.10	0.40	0.00	0.00	12.8
1P	605	--	--	-36935	725	-5029	0	14143	2642	8.29	10.30	3	0.42	0.10	0.40	0.00	0.00	12.8
2	605	--	--	-53480	460	-1038	0	2823	2600	8.29	10.30	4	0.22	0.02	0.07	0.00	0.00	12.8
7	605	--	--	-53630	-1389	-168	0	484	2360	8.29	10.30	4	0.19	0.03	0.09	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
 Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

#### VERIFICA NODO IN TESTA AL PILASTRO, NODO NUM. 30 NON CONFINATO $\gamma_{Rd}$ : 1.100

##### PROGETTAZIONE IN CAPACITA'

Asse loc. pilastro y nodo: --

Asse loc. pilastro z nodo INTERNO: As2(inf)= 11.44, As1(sup)= 15.71, H<sub>jw</sub>= 63.0 cm, b<sub>j</sub>= 45.0 cm, h<sub>jc</sub>= 53.0 cm

FxMin,inf	FxMin,sup	FxMax,sup	FySup	FzSup	Vjbdy	Vjbdz	Vres,y	Vres,z	I.R.compr.	Ashy	Ashz	PASSO	Nota
kg				kg		kg		cmq		cm			
--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--		
-36790	1	-0	0	0	--	118911	--	208705	0.57	--	29.86	5.40	

ASTA NUM. 2      NI 33      NF 99      SEZ. Rp B= 0.600 H= 0.300 (pilastro)

PIL. NUM. 14

armatura base = 4 X 3.14      per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	αMy	αMz	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST/ AANT	AINF/ ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	--																	
	cm				kg			kg*m			cmq		Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	--	1.00	-11726	-3106	165	0	218	2623	8.29	10.30	3	0.14	0.07	0.32	0.00	0.00	12.8
1B	0	--	1.00	-11726	1510	165	0	218	-4831	8.29	10.30	3	0.30	0.04	0.16	0.00	0.00	12.8
1C	0	--	1.00	-11726	-3106	-3541	0	-1373	2623	8.29	10.30	3	0.15	0.08	0.37	0.00	0.00	12.8
1D	0	--	1.00	-11726	1510	-3541	0	-1373	-4831	8.29	10.30	3	0.31	0.08	0.37	0.00	0.00	12.8
1E	0	--	1.00	-5273	-3106	165	0	218	2623	8.29	10.30	3	0.17	0.08	0.35	0.00	0.00	12.8
1F	0	--	1.00	-5273	1510	165	0	218	-4831	8.29	10.30	2	0.36	0.04	0.17	0.00	0.00	12.8
1G	0	--	1.00	-5273	-3106	-3541	0	-1373	2623	8.29	10.30	3	0.18	0.08	0.41	0.00	0.00	12.8
1H	0	--	1.00	-5273	1510	-3541	0	-1373	-4831	8.29	10.30	3	0.36	0.08	0.41	0.00	0.00	12.8
1I	0	2.87	--	-13876	-2712	1747	0	1340	1618	8.29	10.30	3	0.10	0.06	0.27	0.00	0.00	12.8
1J	0	2.87	--	-13876	1117	1747	0	1340	-3824	8.29	10.30	3	0.22	0.04	0.18	0.00	0.00	12.8
1K	0	1.12	--	-13876	-2712	-5123	0	-1811	1618	8.29	10.30	3	0.11	0.11	0.56	0.00	0.00	12.8
1L	0	1.12	--	-13876	1117	-5123	0	-1811	-3824	8.29	10.30	3	0.23	0.11	0.52	0.00	0.00	12.8
1M	0	2.87	--	-3122	-2712	1747	0	1340	1618	8.29	10.30	3	0.12	0.07	0.32	0.00	0.00	12.8
1N	0	2.87	--	-3122	1117	1747	0	1340	-3824	8.29	10.30	2	0.30	0.04	0.21	0.00	0.00	12.8
1O	0	1.12	--	-3122	-2712	-5123	0	-1811	1618	8.29	10.30	3	0.13	0.12	0.67	0.00	0.00	12.8
1P	0	1.12	--	-3122	1117	-5123	0	-1811	-3824	8.29	10.30	3	0.30	0.12	0.61	0.00	0.00	12.8
2	0	--	--	-12200	-1034	-3666	0	-835	-1458	8.29	10.30	3	0.08	0.08	0.38	0.00	0.00	12.8
7	0	--	--	-11530	-230	-2504	0	-1003	-2466	8.29	10.30	3	0.14	0.06	0.26	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
 Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	23	--	--	-11622	-3106	165	0	139	1848	8.29	10.30	3	0.09	0.07	0.32	0.00	0.00	12.8
1B	23	--	--	-11622	1510	165	0	139	-4421	8.29	10.30	3	0.27	0.04	0.16	0.00	0.00	12.8
1C	23	--	--	-11622	-3106	-3541	0	-517	1848	8.29	10.30	3	0.10	0.08	0.37	0.00	0.00	12.8
1D	23	--	--	-11622	1510	-3541	0	-517	-4421	8.29	10.30	3	0.27	0.08	0.37	0.00	0.00	12.8
1E	23	--	--	-5169	-3106	165	0	139	1848	8.29	10.30	3	0.11	0.08	0.35	0.00	0.00	12.8
1F	23	--	--	-5169	1510	165	0	139	-4421	8.29	10.30	2	0.33	0.04	0.17	0.00	0.00	12.8
1G	23	--	--	-5169	-3106	-3541	0	-517	1848	8.29	10.30	3	0.11	0.08	0.41	0.00	0.00	12.8
1H	23	--	--	-5169	1510	-3541	0	-517	-4421	8.29	10.30	2	0.33	0.08	0.41	0.00	0.00	12.8
1I	23	--	--	-13772	-2712	1747	0	51	943	8.29	10.30	4	0.06	0.06	0.27	0.00	0.00	12.8
1J	23	--	--	-13772	1117	1747	0	51	-3516	8.29	10.30	3	0.19	0.04	0.18	0.00	0.00	12.8
1K	23	--	--	-13772	-2712	-5123	0	-429	943	8.29	10.30	4	0.06	0.11	0.52	0.00	0.00	12.8
1L	23	--	--	-13772	1117	-5123	0	-429	-3516	8.29	10.30	3	0.19	0.11	0.52	0.00	0.00	12.8
1M	23	--	--	-3019	-2712	1747	0	51	943	8.29	10.30	3	0.05	0.07	0.32	0.00	0.00	12.8
1N	23	--	--	-3019	1117	1747	0	51	-3516	8.29	10.30	2	0.27	0.04	0.21	0.00	0.00	12.8
1O	23	--	--	-3019	-2712	-5123	0	-429	943	8.29	10.30	3	0.06	0.12	0.61	0.00	0.00	12.8
1P	23	--	--	-3019	1117	-5123	0	-429	-3516	8.29	10.30	2	0.27	0.12	0.61	0.00	0.00	12.8
2	23	--	--	-12066	-1034	-3481	0	-13	-1696	8.29	10.30	4	0.08	0.08	0.36	0.00	0.00	12.8
7	23	--	--	-11396	-270	-2504	0	-427	-2524	8.29	10.30	3	0.14	0.06	0.26	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
 Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	46	--	--	-11519	-3106	165	0	60	1076	8.29	10.30	4	0.06	0.07	0.32	0.00	0.00	12.8
1B	46	--	--	-11519	1510	165	0	60	-4016	8.29	10.30	3	0.24	0.04	0.16	0.00	0.00	12.8
1C	46	--	--	-11519	-3106	-3541	0	339	1076	8.29	10.30	4	0.06	0.08	0.37	0.00	0.00	12.8
1D	46	--	--	-11519	1510	-3541	0	339	-4016	8.29	10.30	3	0.24	0.08	0.37	0.00	0.00	12.8
1E	46	--	--	-5066	-3106	165	0	60	1076	8.29	10.30	3	0.06	0.08	0.35	0.00	0.00	12.8
1F	46	--	--	-5066	1510	165	0	60	-4016	8.29	10.30	2	0.29	0.04	0.17	0.00	0.00	12.8
1G	46	--	--	-5066	-3106	-3541	0	339	1076	8.29	10.30	3	0.06	0.08	0.41	0.00	0.00	12.8
1H	46	--	--	-5066	1510	-3541	0	339	-4016	8.29	10.30	2	0.29	0.08	0.41	0.00	0.00	12.8
1I	46	--	--	-13669	-2712	1747	0	-365	268	8.29	10.30	5	0.04	0.06	0.27	0.00	0.00	12.8
1J	46	--	--	-13669	1117	1747	0	-365	-3208	8.29	10.30	3	0.17	0.04	0.18	0.00	0.00	12.8
1K	46	--	--	-13669	-2712	-5123	0	764	268	8.29	10.30	4	0.05	0.11	0.56	0.00	0.00	12.8
1L	46	--	--	-13669	1117	-5123	0	764	-3208	8.29	10.30	3	0.18	0.11	0.52	0.00	0.00	12.8
1M	46	--	--	-2915	-2712	1747	0	-365	268	8.29	10.30	3	0.02	0.07	0.27	0.00	0.00	12.8
1N	46	--	--	-2915	1117	1747	0	-365	-3208	8.29	10.30	2	0.24	0.04	0.21	0.00	0.00	12.8
1O	46	--	--	-2915	-2712	-5123	0	764	268	8.29	10.30	3	0.03	0.12	0.67	0.00	0.00	12.8
1P	46	--	--	-2915	1117	-5123	0	764	-3208	8.29	10.30	2	0.24	0.12	0.61	0.00	0.00	12.8
2	46	--	--	-11932	-1034	-3297	0	767	-1934	8.29	10.30	3	0.10	0.07	0.34	0.00	0.00	12.8
7	46	--	--	-11262	-311	-2504	0	149	-2590	8.29	10.30	3	0.14	0.06	0.26	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
 Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	69	--	--	-11415	-3106	165	0	-20	304	6.28	10.30	6	0.04	0.07	0.32	0.00	0.00	19.2
1B	69	--	--	-11415	1510	165	0	-20	-3611	6.28	10.30	2	0.23	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1C	69	--	--	-11415	-3106	-3541	0	1195	304	6.28	10.30	4	0.05	0.08	0.40	0.00	0.00	19.2
1D	69	--	--	-11415	1510	-3541	0	1195	-3611	6.28	10.30	3	0.24	0.08	0.40	0.00	0.00	19.2
1E	69	--	--	-4962	-3106	165	0	-20	304	6.28	10.30	4	0.02	0.08	0.35	0.00	0.00	19.2
1F	69	--	--	-4962	1510	165	0	-20	-3611	6.28	10.30	2	0.30	0.04	0.17	0.00	0.00	19.2
1G	69	--	--	-4962	-3106	-3541	0	1195	304	6.28	10.30	3	0.04	0.08	0.44	0.00	0.00	19.2
1H	69	--	--	-4962	1510	-3541	0	1195	-3611	6.28	10.30	2	0.31	0.08	0.44	0.00	0.00	19.2
1I	69	--	--	-13565	-2712	1747	0	-782	-407	6.28	10.30	4	0.05	0.06	0.24	0.00	0.00	19.2
1J	69	--	--	-13565	1117	1747	0	-782	-2900	6.28	10.30	3	0.16	0.04	0.19	0.00	0.00	19.2
1K	69	--	--	-13565	-2712	-5123	0	1957	-407	6.28	10.30	4	0.07	0.11	0.56	0.00	0.00	19.2
1L	69	--	--	-13565	1117	-5123	0	1957	-2900	6.28	10.30	3	0.19	0.11	0.56	0.00	0.00	19.2
1M	69	--	--	-2812	-2712	1747	0	-782	-407	6.28	10.30	3	0.04	0.07	0.27	0.00	0.00	19.2
1N	69	--	--	-2812	1117	1747	0	-782	-2900	6.28	10.30	2	0.26	0.04	0.23	0.00	0.00	19.2
1O	69	--	--	-2812	-2712	-5123	0	1957	-407	6.28	10.30	3	0.08	0.12	0.67	0.00	0.00	19.2
1P	69	--	--	-2812	1117	-5123	0	1957	-2900	6.28	10.30	2	0.26	0.12	0.67	0.00	0.00	19.2
2	69	--	--	-11798	-1034	-3112	0	1504	-2171	6.28	10.30	3	0.14	0.07	0.35	0.00	0.00	19.2
7	69	--	--	-11128	-351	-2504	0	725	-2666	6.28	10.30	3	0.16	0.06	0.28	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	92	--	--	-11312	-3106	165	0	-99	-469	6.28	10.30	5	0.04	0.07	0.32	0.00	0.00	19.2
1B	92	--	--	-11312	1510	165	0	-99	-3205	6.28	10.30	3	0.20	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1C	92	--	--	-11312	-3106	-3541	0	2050	-469	6.28	10.30	4	0.07	0.08	0.40	0.00	0.00	19.2
1D	92	--	--	-11312	1510	-3541	0	2050	-3205	6.28	10.30	3	0.22	0.08	0.40	0.00	0.00	19.2
1E	92	--	--	-4859	-3106	165	0	-99	-469	6.28	10.30	4	0.03	0.08	0.35	0.00	0.00	19.2
1F	92	--	--	-4859	1510	165	0	-99	-3205	6.28	10.30	2	0.27	0.04	0.17	0.00	0.00	19.2
1G	92	--	--	-4859	-3106	-3541	0	2050	-469	6.28	10.30	3	0.07	0.08	0.45	0.00	0.00	19.2
1H	92	--	--	-4859	1510	-3541	0	2050	-3205	6.28	10.30	3	0.27	0.08	0.45	0.00	0.00	19.2
1I	92	--	--	-13462	-2712	1747	0	-1198	-1082	6.28	10.30	4	0.08	0.06	0.24	0.00	0.00	19.2
1J	92	--	--	-13462	1117	1747	0	-1198	-2592	6.28	10.30	3	0.15	0.04	0.19	0.00	0.00	19.2
1K	92	--	--	-13462	-2712	-5123	0	3150	-1082	6.28	10.30	3	0.12	0.11	0.56	0.00	0.00	19.2
1L	92	--	--	-13462	1117	-5123	0	3150	-2592	6.28	10.30	3	0.20	0.11	0.56	0.00	0.00	19.2
1M	92	--	--	-2708	-2712	1747	0	-1198	-1082	6.28	10.30	3	0.09	0.07	0.27	0.00	0.00	19.2
1N	92	--	--	-2708	1117	1747	0	-1198	-2592	6.28	10.30	2	0.23	0.04	0.23	0.00	0.00	19.2
1O	92	--	--	-2708	-2712	-5123	0	3150	-1082	6.28	10.30	3	0.16	0.12	0.67	0.00	0.00	19.2
1P	92	--	--	-2708	1117	-5123	0	3150	-2592	6.28	10.30	3	0.25	0.12	0.67	0.00	0.00	19.2
2	92	--	--	-11664	-1034	-2928	0	2198	-2409	6.28	10.30	3	0.17	0.07	0.33	0.00	0.00	19.2
7	92	--	--	-10994	-391	-2504	0	1301	-2752	6.28	10.30	3	0.17	0.06	0.28	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	115	--	--	-11208	-3106	165	0	-179	-1241	6.28	10.30	4	0.07	0.07	0.32	0.00	0.00	19.2
1B	115	--	--	-11208	1510	165	0	-179	-2800	6.28	10.30	3	0.16	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1C	115	--	--	-11208	-3106	-3541	0	2906	-1241	6.28	10.30	3	0.12	0.08	0.40	0.00	0.00	19.2
1D	115	--	--	-11208	1510	-3541	0	2906	-2800	6.28	10.30	3	0.21	0.08	0.40	0.00	0.00	19.2
1E	115	--	--	-4755	-3106	165	0	-179	-1241	6.28	10.30	3	0.07	0.08	0.35	0.00	0.00	19.2
1F	115	--	--	-4755	1510	165	0	-179	-2800	6.28	10.30	2	0.23	0.04	0.17	0.00	0.00	19.2
1G	115	--	--	-4755	-3106	-3541	0	2906	-1241	6.28	10.30	3	0.14	0.08	0.45	0.00	0.00	19.2
1H	115	--	--	-4755	1510	-3541	0	2906	-2800	6.28	10.30	3	0.25	0.08	0.45	0.00	0.00	19.2
1I	115	--	--	-13358	-2712	1747	0	-1615	-1757	6.28	10.30	3	0.11	0.06	0.27	0.00	0.00	19.2
1J	115	--	--	-13358	1117	1747	0	-1615	-2284	6.28	10.30	3	0.14	0.04	0.19	0.00	0.00	19.2
1K	115	--	--	-13358	-2712	-5123	0	4342	-1757	6.28	10.30	3	0.19	0.11	0.56	0.00	0.00	19.2
1L	115	--	--	-13358	1117	-5123	0	4342	-2284	6.28	10.30	3	0.22	0.11	0.56	0.00	0.00	19.2
1M	115	--	--	-2605	-2712	1747	0	-1615	-1757	6.28	10.30	3	0.16	0.07	0.32	0.00	0.00	19.2
1N	115	--	--	-2605	1117	1747	0	-1615	-2284	6.28	10.30	3	0.20	0.04	0.23	0.00	0.00	19.2
1O	115	--	--	-2605	-2712	-5123	0	4342	-1757	6.28	10.30	3	0.23	0.12	0.67	0.00	0.00	19.2
1P	115	--	--	-2605	1117	-5123	0	4342	-2284	6.28	10.30	3	0.26	0.12	0.67	0.00	0.00	19.2
2	115	--	--	-11530	-1034	-2743	0	2850	-2647	6.28	10.30	3	0.20	0.06	0.31	0.00	0.00	19.2
7	115	--	--	-10860	-432	-2504	0	1877	-2846	6.28	10.30	3	0.19	0.06	0.28	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	138	--	--	-11105	-3106	165	0	-258	-2013	6.28	10.30	3	0.10	0.07	0.32	0.00	0.00	19.2
1B	138	--	--	-11105	1510	165	0	-258	-2395	6.28	10.30	3	0.13	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1C	138	--	--	-11105	-3106	-3541	0	3762	-2013	6.28	10.30	3	0.19	0.08	0.40	0.00	0.00	19.2
1D	138	--	--	-11105	1510	-3541	0	3762	-2395	6.28	10.30	3	0.21	0.08	0.40	0.00	0.00	19.2
1E	138	--	--	-4652	-3106	165	0	-258	-2013	6.28	10.30	2	0.15	0.08	0.35	0.00	0.00	19.2
1F	138	--	--	-4652	1510	165	0	-258	-2395	6.28	10.30	2	0.19	0.04	0.17	0.00	0.00	19.2
1G	138	--	--	-4652	-3106	-3541	0	3762	-2013	6.28	10.30	3	0.22	0.08	0.45	0.00	0.00	19.2
1H	138	--	--	-4652	1510	-3541	0	3762	-2395	6.28	10.30	3	0.24	0.08	0.45	0.00	0.00	19.2
1I	138	--	--	-13255	-2712	1747	0	-2031	-2432	6.28	10.30	3	0.16	0.06	0.27	0.00	0.00	19.2
1J	138	--	--	-13255	1117	1747	0	-2031	-1976	6.28	10.30	3	0.14	0.04	0.19	0.00	0.00	19.2
1K	138	--	--	-13255	-2712	-5123	0	5535	-2432	6.28	10.30	3	0.26	0.11	0.56	0.00	0.00	19.2
1L	138	--	--	-13255	1117	-5123	0	5535	-1976	6.28	10.30	3	0.24	0.11	0.56	0.00	0.00	19.2
1M	138	--	--	-2501	-2712	1747	0	-2031	-2432	6.28	10.30	3	0.22	0.07	0.32	0.00	0.00	19.2
1N	138	--	--	-2501	1117	1747	0	-2031	-1976	6.28	10.30	3	0.18	0.04	0.23	0.00	0.00	19.2
1O	138	--	--	-2501	-2712	-5123	0	5535	-2432	6.28	10.30	3	0.31	0.12	0.67	0.00	0.00	19.2
1P	138	--	--	-2501	1117	-5123	0	5535	-1976	6.28	10.30	3	0.29	0.12	0.67	0.00	0.00	19.2
2	138	--	--	-11396	-1034	-2558	0	3460	-2885	6.28	10.30	3	0.23	0.06	0.29	0.00	0.00	19.2
7	138	--	--	-10726	-472	-2504	0	2453	-2950	6.28	10.30	3	0.21	0.06	0.29	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	161	--	--	-11001	-3106	165	0	-337	-2785	6.28	10.30	3	0.16	0.07	0.32	0.00	0.00	19.2
1B	161	--	--	-11001	1510	165	0	-337	-1990	6.28	10.30	3	0.10	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1C	161	--	--	-11001	-3106	-3541	0	4618	-2785	6.28	10.30	3	0.26	0.08	0.40	0.00	0.00	19.2
1D	161	--	--	-11001	1510	-3541	0	4618	-1990	6.28	10.30	3	0.22	0.08	0.40	0.00	0.00	19.2
1E	161	--	--	-4548	-3106	165	0	-337	-2785	6.28	10.30	2	0.23	0.08	0.35	0.00	0.00	19.2
1F	161	--	--	-4548	1510	165	0	-337	-1990	6.28	10.30	2	0.15	0.04	0.17	0.00	0.00	19.2
1G	161	--	--	-4548	-3106	-3541	0	4618	-2785	6.28	10.30	3	0.29	0.08	0.45	0.00	0.00	19.2
1H	161	--	--	-4548	1510	-3541	0	4618	-1990	6.28	10.30	3	0.24	0.08	0.45	0.00	0.00	19.2
1I	161	--	--	-13151	-2712	1747	0	-2447	-3107	6.28	10.30	3	0.21	0.06	0.27	0.00	0.00	19.2
1J	161	--	--	-13151	1117	1747	0	-2447	-1668	6.28	10.30	3	0.13	0.04	0.19	0.00	0.00	19.2
1K	161	--	--	-13151	-2712	-5123	0	6728	-3107	6.28	10.30	3	0.34	0.11	0.56	0.00	0.00	19.2
1L	161	--	--	-13151	1117	-5123	0	6728	-1668	6.28	10.30	3	0.26	0.11	0.56	0.00	0.00	19.2
1M	161	--	--	-2398	-2712	1747	0	-2447	-3107	6.28	10.30	3	0.29	0.07	0.32	0.00	0.00	19.2
1N	161	--	--	-2398	1117	1747	0	-2447	-1668	6.28	10.30	3	0.17	0.04	0.23	0.00	0.00	19.2
1O	161	--	--	-2398	-2712	-5123	0	6728	-3107	6.28	10.30	3	0.39	0.12	0.67	0.00	0.00	19.2
1P	161	--	--	-2398	1117	-5123	0	6728	-1668	6.28	10.30	3	0.33	0.12	0.67	0.00	0.00	19.2
2	161	--	--	-11262	-1034	-2374	0	4027	-3123	6.28	10.30	3	0.26	0.05	0.27	0.00	0.00	19.2
7	161	--	--	-10592	-512	-2504	0	3029	-3064	6.28	10.30	3	0.24	0.06	0.29	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	184	--	--	-10898	-3106	165	0	-417	-3557	8.29	10.30	3	0.21	0.07	0.32	0.00	0.00	12.8
1B	184	--	--	-10898	1510	165	0	-417	-1585	8.29	10.30	3	0.08	0.04	0.16	0.00	0.00	12.8
1C	184	--	--	-10898	-3106	-3541	0	5474	-3557	8.29	10.30	3	0.30	0.08	0.40	0.00	0.00	12.8
1D	184	--	--	-10898	1510	-3541	0	5474	-1585	8.29	10.30	3	0.20	0.08	0.40	0.00	0.00	12.8
1E	184	--	--	-4445	-3106	165	0	-417	-3557	8.29	10.30	2	0.26	0.08	0.36	0.00	0.00	12.8

1F	184	--	--	-4445	1510	165	0	-417	-1585	8.29	10.30	3	0.10	0.04	0.17	0.00	0.00	12.8
1G	184	--	--	-4445	-3106	-3541	0	5474	-3557	8.29	10.30	3	0.33	0.08	0.45	0.00	0.00	12.8
1H	184	--	--	-4445	1510	-3541	0	5474	-1585	8.29	10.30	3	0.22	0.08	0.45	0.00	0.00	12.8
1I	184	--	--	-13048	-2712	1747	0	-2864	-3782	8.29	10.30	3	0.25	0.06	0.27	0.00	0.00	12.8
1J	184	--	--	-13048	1117	1747	0	-2864	-1360	8.29	10.30	3	0.12	0.04	0.19	0.00	0.00	12.8
1K	184	--	--	-13048	-2712	-5123	0	7921	-3782	8.29	10.30	3	0.37	0.11	0.56	0.00	0.00	12.8
1L	184	--	--	-13048	1117	-5123	0	7921	-1360	8.29	10.30	3	0.26	0.11	0.56	0.00	0.00	12.8
1M	184	--	--	-2294	-2712	1747	0	-2864	-3782	8.29	10.30	3	0.31	0.07	0.32	0.00	0.00	12.8
1N	184	--	--	-2294	1117	1747	0	-2864	-1360	8.29	10.30	3	0.14	0.04	0.23	0.00	0.00	12.8
1O	184	--	--	-2294	-2712	-5123	0	7921	-3782	8.29	10.30	3	0.42	0.12	0.68	0.00	0.00	12.8
1P	184	--	--	-2294	1117	-5123	0	7921	-1360	8.29	10.30	3	0.31	0.12	0.68	0.00	0.00	12.8
2	184	--	--	-11128	-1034	-2189	0	4552	-3360	8.29	10.30	3	0.27	0.05	0.25	0.00	0.00	12.8
7	184	--	--	-10458	-553	-2504	0	3605	-3186	8.29	10.30	3	0.24	0.06	0.29	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	207	--	--	-10794	-3106	165	0	-496	-4329	8.29	10.30	3	0.27	0.07	0.32	0.00	0.00	12.8
1B	207	--	--	-10794	1510	165	0	-496	-1180	8.29	10.30	4	0.07	0.04	0.16	0.00	0.00	12.8
1C	207	--	--	-10794	-3106	-3541	0	6330	-4329	8.29	10.30	3	0.37	0.08	0.40	0.00	0.00	12.8
1D	207	--	--	-10794	1510	-3541	0	6330	-1180	8.29	10.30	3	0.21	0.08	0.40	0.00	0.00	12.8
1E	207	--	--	-4341	-3106	165	0	-496	-4329	8.29	10.30	2	0.33	0.08	0.36	0.00	0.00	12.8
1F	207	--	--	-4341	1510	165	0	-496	-1180	8.29	10.30	3	0.07	0.04	0.17	0.00	0.00	12.8
1G	207	--	--	-4341	-3106	-3541	0	6330	-4329	8.29	10.30	3	0.40	0.08	0.45	0.00	0.00	12.8
1H	207	--	--	-4341	1510	-3541	0	6330	-1180	8.29	10.30	3	0.24	0.08	0.45	0.00	0.00	12.8
1I	207	--	--	-12944	-2712	1747	0	-3280	-4457	8.29	10.30	3	0.30	0.06	0.28	0.00	0.00	12.8
1J	207	--	--	-12944	1117	1747	0	-3280	-1052	8.29	10.30	3	0.11	0.04	0.19	0.00	0.00	12.8
1K	207	--	--	-12944	-2712	-5123	0	9114	-4457	8.29	10.30	3	0.44	0.11	0.56	0.00	0.00	12.8
1L	207	--	--	-12944	1117	-5123	0	9114	-1052	8.29	10.30	3	0.28	0.11	0.56	0.00	0.00	12.8
1M	207	--	--	-2191	-2712	1747	0	-3280	-4457	8.29	10.30	3	0.37	0.07	0.32	0.00	0.00	12.8
1N	207	--	--	-2191	1117	1747	0	-3280	-1052	8.29	10.30	3	0.14	0.04	0.23	0.00	0.00	12.8
1O	207	--	--	-2191	-2712	-5123	0	9114	-4457	8.29	10.30	3	0.49	0.12	0.68	0.00	0.00	12.8
1P	207	--	--	-2191	1117	-5123	0	9114	-1052	8.29	10.30	3	0.35	0.12	0.68	0.00	0.00	12.8
2	207	--	--	-10994	-1034	-2005	0	5034	-3598	8.29	10.30	3	0.29	0.04	0.23	0.00	0.00	12.8
7	207	--	--	-10324	-593	-2504	0	4181	-3318	8.29	10.30	3	0.26	0.06	0.29	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	230	--	--	-10691	-3106	165	0	-576	-5101	8.29	10.30	3	0.33	0.07	0.32	0.00	0.00	12.8
1B	230	--	--	-10691	1510	165	0	-576	-775	8.29	10.30	4	0.05	0.04	0.16	0.00	0.00	12.8
1C	230	--	--	-10691	-3106	-3541	0	7186	-5101	8.29	10.30	3	0.44	0.08	0.40	0.00	0.00	12.8
1D	230	--	--	-10691	1510	-3541	0	7186	-775	8.29	10.30	3	0.22	0.08	0.40	0.00	0.00	12.8
1E	230	--	--	-4238	-3106	165	0	-576	-5101	8.29	10.30	2	0.39	0.08	0.36	0.00	0.00	12.8
1F	230	--	--	-4238	1510	165	0	-576	-775	8.29	10.30	3	0.05	0.04	0.17	0.00	0.00	12.8
1G	230	--	--	-4238	-3106	-3541	0	7186	-5101	8.29	10.30	3	0.47	0.08	0.45	0.00	0.00	12.8
1H	230	--	--	-4238	1510	-3541	0	7186	-775	8.29	10.30	3	0.26	0.08	0.45	0.00	0.00	12.8
1I	230	--	--	-12841	-2712	1747	0	-3697	-5132	8.29	10.30	3	0.36	0.06	0.28	0.00	0.00	12.8
1J	230	--	--	-12841	1117	1747	0	-3697	-744	8.29	10.30	3	0.11	0.04	0.19	0.00	0.00	12.8
1K	230	--	--	-12841	-2712	-5123	0	10307	-5132	8.29	10.30	3	0.51	0.11	0.56	0.00	0.00	12.8
1L	230	--	--	-12841	1117	-5123	0	10307	-744	8.29	10.30	3	0.32	0.11	0.56	0.00	0.00	12.8
1M	230	--	--	-2087	-2712	1747	0	-3697	-5132	8.29	10.30	3	0.43	0.07	0.32	0.00	0.00	12.8
1N	230	--	--	-2087	1117	1747	0	-3697	-744	8.29	10.30	3	0.14	0.04	0.23	0.00	0.00	12.8
1O	230	--	--	-2087	-2712	-5123	0	10307	-5132	8.29	10.30	3	0.56	0.12	0.68	0.00	0.00	12.8
1P	230	--	--	-2087	1117	-5123	0	10307	-744	8.29	10.30	2	0.39	0.12	0.68	0.00	0.00	12.8
2	230	--	--	-10860	-1034	-1820	0	5474	-3836	8.29	10.30	3	0.32	0.04	0.21	0.00	0.00	12.8
7	230	--	--	-10190	-634	-2504	0	4757	-3459	8.29	10.30	3	0.28	0.06	0.29	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

VERIFICA NODO IN TESTA AL PILASTRO, NODO NUM. 99 NON CONFINATO γ<sub>Rd</sub>: 1.100

PROGETTAZIONE IN CAPACITA'

Asse loc. pilastro y nodo ESTERNO: As<sub>2</sub>(inf)= 8.04, As<sub>1</sub>(sup)= 14.07, H<sub>jw</sub>= 28.0 cm, b<sub>j</sub>= 60.0 cm, h<sub>jc</sub>= 23.0 cm  
Asse loc. pilastro z nodo ESTERNO: As<sub>2</sub>(inf)= 11.44, As<sub>1</sub>(sup)= 10.30, H<sub>jw</sub>= 63.0 cm, b<sub>j</sub>= 45.0 cm, h<sub>jc</sub>= 53.0 cm

--	FxMin,inf	FxMin,sup	FxMax,sup	FySup	FzSup	Vjbdy	Vjbdz	Vres,y	Vres,z	I.R.compr.	Ashy	Ashz	PASSO	Nota
--	kg					kg		kg			cmq		cm	
--	-2087	1	-0	0	0	61658	45142	96608	166964	0.64	8.80	9.80	15.55	

ASTA NUM. 3 NI 18 NF 100 SEZ. Rp B= 0.600 H= 0.300 (pilastro)  
PIL. NUM. 4  
armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	αMy	αMz	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST/ AANT	AINF/ ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	--																	
	cm				kg			kg*m		cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	--	1.00	-19353	-3417	8409	0	3518	1113	8.29	10.30	4	0.12	0.18	0.84	0.00	0.00	12.8
1B	0	--	1.00	-19353	1887	8409	0	3518	-4587	8.29	10.30	3	0.29	0.18	0.79	0.00	0.00	12.8
1C	0	--	1.00	-19353	-3417	4407	0	1952	1113	8.29	10.30	4	0.10	0.10	0.44	0.00	0.00	12.8
1D	0	--	1.00	-19353	1887	4407	0	1952	-4587	8.29	10.30	3	0.26	0.10	0.41	0.00	0.00	12.8
1E	0	--	1.00	-16027	-3417	8409	0	3518	1113	8.29	10.30	3	0.12	0.18	0.88	0.00	0.00	12.8

1F	0	--	1.00	-16027	1887	8409	0	3518	-4587	8.29	10.30	3	0.30	0.18	0.82	0.00	0.00	12.8
1G	0	--	1.00	-16027	-3417	4407	0	1952	1113	8.29	10.30	4	0.09	0.10	0.46	0.00	0.00	12.8
1H	0	--	1.00	-16027	1887	4407	0	1952	-4587	8.29	10.30	3	0.28	0.10	0.43	0.00	0.00	12.8
1I	0	1.00	--	-20591	-2515	9888	0	3968	136	8.29	10.30	4	0.11	0.21	0.97	0.00	0.00	12.8
1J	0	1.00	--	-20591	985	9888	0	3968	-3606	8.29	10.30	3	0.24	0.21	0.97	0.00	0.00	12.8
1K	0	1.83	--	-20591	-2515	2928	0	2754	136	8.29	10.30	4	0.09	0.06	0.29	0.00	0.00	12.8
1L	0	1.83	--	-20591	985	2928	0	2754	-3606	8.29	10.30	3	0.22	0.06	0.27	0.00	0.00	12.8
1M	0	1.00	--	-14789	-2515	9888	0	3968	136	8.29	10.30	3	0.10	0.22	1.06	1.95	0.00	12.8
1N	0	1.00	--	-14789	985	9888	0	3968	-3606	8.29	10.30	3	0.25	0.22	1.06	1.95	0.00	12.8
1O	0	1.83	--	-14789	-2515	2928	0	2754	136	8.29	10.30	4	0.08	0.06	0.31	0.00	0.00	12.8
1P	0	1.83	--	-14789	985	2928	0	2754	-3606	8.29	10.30	3	0.23	0.06	0.29	0.00	0.00	12.8
2	0	--	--	-24640	-965	8183	0	4225	-2285	8.29	10.30	3	0.18	0.17	0.76	0.00	0.00	12.8
7	0	--	--	-24870	69	9374	0	3727	-2977	8.29	10.30	3	0.20	0.20	0.87	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	23	--	--	-19250	-3417	8409	0	2470	303	8.29	10.30	4	0.08	0.18	0.84	0.00	0.00	12.8
1B	23	--	--	-19250	1887	8409	0	2470	-4125	8.29	10.30	3	0.24	0.18	0.79	0.00	0.00	12.8
1C	23	--	--	-19250	-3417	4407	0	53	303	8.29	10.30	6	0.06	0.10	0.44	0.00	0.00	12.8
1D	23	--	--	-19250	1887	4407	0	53	-4125	8.29	10.30	3	0.22	0.10	0.41	0.00	0.00	12.8
1E	23	--	--	-15924	-3417	8409	0	2470	303	8.29	10.30	4	0.08	0.18	0.88	0.00	0.00	12.8
1F	23	--	--	-15924	1887	8409	0	2470	-4125	8.29	10.30	3	0.25	0.18	0.82	0.00	0.00	12.8
1G	23	--	--	-15924	-3417	4407	0	53	303	8.29	10.30	6	0.05	0.10	0.46	0.00	0.00	12.8
1H	23	--	--	-15924	1887	4407	0	53	-4125	8.29	10.30	3	0.23	0.10	0.43	0.00	0.00	12.8
1I	23	--	--	-20488	-2515	9888	0	3229	-477	8.29	10.30	4	0.10	0.21	0.97	0.00	0.00	12.8
1J	23	--	--	-20488	985	9888	0	3229	-3345	8.29	10.30	3	0.22	0.21	0.91	0.00	0.00	12.8
1K	23	--	--	-20488	-2515	2928	0	-706	-477	8.29	10.30	4	0.07	0.06	0.29	0.00	0.00	12.8
1L	23	--	--	-20488	985	2928	0	-706	-3345	8.29	10.30	3	0.17	0.06	0.27	0.00	0.00	12.8
1M	23	--	--	-14686	-2515	9888	0	3229	-477	8.29	10.30	3	0.09	0.22	1.06	1.95	0.00	12.8
1N	23	--	--	-14686	985	9888	0	3229	-3345	8.29	10.30	3	0.22	0.22	0.99	0.00	0.00	12.8
1O	23	--	--	-14686	-2515	2928	0	-706	-477	8.29	10.30	4	0.05	0.06	0.31	0.00	0.00	12.8
1P	23	--	--	-14686	985	2928	0	-706	-3345	8.29	10.30	3	0.18	0.06	0.29	0.00	0.00	12.8
2	23	--	--	-24505	-965	8332	0	2326	-2507	8.29	10.30	4	0.16	0.18	0.73	0.00	0.00	12.8
7	23	--	--	-24735	-24	9374	0	1571	-2972	8.29	10.30	3	0.17	0.20	0.82	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	46	--	--	-19147	-3417	8409	0	1422	-506	8.29	10.30	4	0.07	0.18	0.84	0.00	0.00	12.8
1B	46	--	--	-19147	1887	8409	0	1422	-3667	8.29	10.30	3	0.20	0.18	0.79	0.00	0.00	12.8
1C	46	--	--	-19147	-3417	4407	0	-1846	-506	8.29	10.30	4	0.08	0.10	0.44	0.00	0.00	12.8
1D	46	--	--	-19147	1887	4407	0	-1846	-3667	8.29	10.30	3	0.21	0.10	0.41	0.00	0.00	12.8
1E	46	--	--	-15821	-3417	8409	0	1422	-506	8.29	10.30	4	0.06	0.18	0.89	0.00	0.00	12.8
1F	46	--	--	-15821	1887	8409	0	1422	-3667	8.29	10.30	3	0.21	0.18	0.82	0.00	0.00	12.8
1G	46	--	--	-15821	-3417	4407	0	-1846	-506	8.29	10.30	4	0.07	0.10	0.46	0.00	0.00	12.8
1H	46	--	--	-15821	1887	4407	0	-1846	-3667	8.29	10.30	3	0.21	0.10	0.43	0.00	0.00	12.8
1I	46	--	--	-20385	-2515	9888	0	2493	-1089	8.29	10.30	4	0.10	0.21	0.98	0.00	0.00	12.8
1J	46	--	--	-20385	985	9888	0	2493	-3084	8.29	10.30	3	0.19	0.21	0.91	0.00	0.00	12.8
1K	46	--	--	-20385	-2515	2928	0	-2917	-1089	8.29	10.30	4	0.11	0.06	0.29	0.00	0.00	12.8
1L	46	--	--	-20385	985	2928	0	-2917	-3084	8.29	10.30	3	0.20	0.06	0.27	0.00	0.00	12.8
1M	46	--	--	-14583	-2515	9888	0	2493	-1089	8.29	10.30	3	0.10	0.22	1.06	1.95	0.00	12.8
1N	46	--	--	-14583	985	9888	0	2493	-3084	8.29	10.30	3	0.19	0.22	0.99	0.00	0.00	12.8
1O	46	--	--	-14583	-2515	2928	0	-2917	-1089	8.29	10.30	3	0.11	0.06	0.31	0.00	0.00	12.8
1P	46	--	--	-14583	985	2928	0	-2917	-3084	8.29	10.30	3	0.20	0.06	0.29	0.00	0.00	12.8
2	46	--	--	-24370	-965	8481	0	393	-2729	8.29	10.30	4	0.15	0.18	0.74	0.00	0.00	12.8
7	46	--	--	-24600	-117	9374	0	-584	-2988	8.29	10.30	4	0.16	0.20	0.82	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	69	--	--	-19044	-3417	8409	0	374	-1315	6.28	10.30	4	0.09	0.18	0.85	0.00	0.00	19.2
1B	69	--	--	-19044	1887	8409	0	374	-3210	6.28	10.30	3	0.16	0.18	0.85	0.00	0.00	19.2
1C	69	--	--	-19044	-3417	4407	0	-3745	-1315	6.28	10.30	3	0.14	0.10	0.44	0.00	0.00	19.2
1D	69	--	--	-19044	1887	4407	0	-3745	-3210	6.28	10.30	3	0.24	0.10	0.44	0.00	0.00	19.2
1E	69	--	--	-15718	-3417	8409	0	374	-1315	6.28	10.30	4	0.08	0.18	0.89	0.00	0.00	19.2
1F	69	--	--	-15718	1887	8409	0	374	-3210	6.28	10.30	3	0.17	0.18	0.89	0.00	0.00	19.2
1G	69	--	--	-15718	-3417	4407	0	-3745	-1315	6.28	10.30	3	0.15	0.10	0.47	0.00	0.00	19.2
1H	69	--	--	-15718	1887	4407	0	-3745	-3210	6.28	10.30	3	0.24	0.10	0.47	0.00	0.00	19.2
1I	69	--	--	-20282	-2515	9888	0	1757	-1702	6.28	10.30	4	0.12	0.21	0.98	0.00	0.00	19.2
1J	69	--	--	-20282	985	9888	0	1757	-2824	6.28	10.30	3	0.17	0.21	0.98	0.00	0.00	19.2
1K	69	--	--	-20282	-2515	2928	0	-5128	-1702	6.28	10.30	3	0.20	0.06	0.29	0.00	0.00	19.2
1L	69	--	--	-20282	985	2928	0	-5128	-2824	6.28	10.30	3	0.25	0.06	0.29	0.00	0.00	19.2
1M	69	--	--	-14480	-2515	9888	0	1757	-1702	6.28	10.30	3	0.12	0.22	1.06	1.95	0.00	19.2
1N	69	--	--	-14480	985	9888	0	1757	-2824	6.28	10.30	3	0.18	0.22	1.06	1.95	0.00	19.2
1O	69	--	--	-14480	-2515	2928	0	-5128	-1702	6.28	10.30	3	0.21	0.06	0.31	0.00	0.00	19.2
1P	69	--	--	-14480	985	2928	0	-5128	-2824	6.28	10.30	3	0.27	0.06	0.31	0.00	0.00	19.2
2	69	--	--	-24235	-965	8631	0	-1575	-2951	6.28	10.30	3	0.17	0.18	0.81	0.00	0.00	19.2
7	69	--	--	-24465	-210	9374	0	-2740	-3026	6.28	10.30	3	0.20	0.20	0.88	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	92	--	--	-18941	-3417	8409	0	-674	-2125	6.28	10.30	4	0.12	0.18	0.85	0.00	0.00	19.2
1B	92	--	--	-18941	1887	8409	0	-674	-2753	6.28	10.30	3	0.14	0.18	0.85	0.00	0.00	19.2
1C	92	--	--	-18941	-3417	4407	0	-5644	-2125	6.28	10.30	3	0.23	0.10	0.44	0.00	0.00	19.2
1D	92	--	--	-18941	1887	4407	0	-5644	-2753	6.28	10.30	3	0.27	0.10	0.44	0.00	0.00	19.2
1E	92	--	--	-15615	-3417	8409	0	-674	-2125	6.28	10.30	3	0.11	0.18	0.89	0.00	0.00	19.2
1F	92	--	--	-15615	1887	8409	0	-674	-2753	6.28	10.30	3	0.15	0.18	0.89	0.00	0.00	19.2
1G	92	--	--	-15615	-3417	4407	0	-5644	-2125	6.28	10.30	3	0.24	0.10	0.47	0.00	0.00	19.2
1H	92	--	--	-15615	1887	4407	0	-5644	-2753	6.28	10.30	3	0.28	0.10	0.47	0.00	0.00	19.2
1I	92	--	--	-20179	-2515	9888	0	1021	-2314	6.28	10.30	4	0.13	0.21	0.98	0.00	0.00	19.2

1J	92	--	--	-20179	985	9888	0	1021	-2563	6.28	10.30	3	0.14	0.21	0.98	0.00	0.00	19.2
1K	92	--	--	-20179	-2515	2928	0	-7339	-2314	6.28	10.30	3	0.29	0.06	0.29	0.00	0.00	19.2
1L	92	--	--	-20179	985	2928	0	-7339	-2563	6.28	10.30	3	0.30	0.06	0.29	0.00	0.00	19.2
1M	92	--	--	-14377	-2515	9888	0	1021	-2314	6.28	10.30	3	0.13	0.22	1.06	1.95	0.00	19.2
1N	92	--	--	-14377	985	9888	0	1021	-2563	6.28	10.30	3	0.14	0.22	1.06	1.95	0.00	19.2
1O	92	--	--	-14377	-2515	2928	0	-7339	-2314	6.28	10.30	3	0.31	0.06	0.32	0.00	0.00	19.2
1P	92	--	--	-14377	985	2928	0	-7339	-2563	6.28	10.30	3	0.32	0.06	0.32	0.00	0.00	19.2
2	92	--	--	-24100	-965	8780	0	-3577	-3173	6.28	10.30	3	0.22	0.19	0.82	0.00	0.00	19.2
7	92	--	--	-24330	-304	9374	0	-4896	-3085	6.28	10.30	3	0.25	0.20	0.88	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	115	--	--	-18838	-3417	8409	0	-1722	-2934	6.28	10.30	3	0.17	0.18	0.85	0.00	0.00	19.2
1B	115	--	--	-18838	1887	8409	0	-1722	-2295	6.28	10.30	3	0.14	0.18	0.85	0.00	0.00	19.2
1C	115	--	--	-18838	-3417	4407	0	-7543	-2934	6.28	10.30	3	0.33	0.10	0.44	0.00	0.00	19.2
1D	115	--	--	-18838	1887	4407	0	-7543	-2295	6.28	10.30	3	0.30	0.10	0.44	0.00	0.00	19.2
1E	115	--	--	-15512	-3417	8409	0	-1722	-2934	6.28	10.30	3	0.18	0.18	0.89	0.00	0.00	19.2
1F	115	--	--	-15512	1887	8409	0	-1722	-2295	6.28	10.30	3	0.14	0.18	0.89	0.00	0.00	19.2
1G	115	--	--	-15512	-3417	4407	0	-7543	-2934	6.28	10.30	3	0.34	0.10	0.47	0.00	0.00	19.2
1H	115	--	--	-15512	1887	4407	0	-7543	-2295	6.28	10.30	3	0.31	0.10	0.47	0.00	0.00	19.2
1I	115	--	--	-20076	-2515	9888	0	285	-2926	6.28	10.30	3	0.15	0.21	0.98	0.00	0.00	19.2
1J	115	--	--	-20076	985	9888	0	285	-2303	6.28	10.30	4	0.12	0.21	0.98	0.00	0.00	19.2
1K	115	--	--	-20076	-2515	2928	0	-9550	-2926	6.28	10.30	3	0.39	0.06	0.29	0.00	0.00	19.2
1L	115	--	--	-20076	985	2928	0	-9550	-2303	6.28	10.30	3	0.36	0.06	0.29	0.00	0.00	19.2
1M	115	--	--	-14274	-2515	9888	0	285	-2926	6.28	10.30	3	0.16	0.22	1.07	1.95	0.00	19.2
1N	115	--	--	-14274	985	9888	0	285	-2303	6.28	10.30	3	0.12	0.22	1.07	1.95	0.00	19.2
1O	115	--	--	-14274	-2515	2928	0	-9550	-2926	6.28	10.30	3	0.42	0.06	0.32	0.00	0.00	19.2
1P	115	--	--	-14274	985	2928	0	-9550	-2303	6.28	10.30	3	0.39	0.06	0.32	0.00	0.00	19.2
2	115	--	--	-23965	-965	8929	0	-5613	-3395	6.28	10.30	3	0.29	0.19	0.84	0.00	0.00	19.2
7	115	--	--	-24195	-397	9374	0	-7052	-3166	6.28	10.30	3	0.32	0.20	0.88	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	138	--	--	-18735	-3417	8409	0	-2770	-3743	6.28	10.30	3	0.24	0.18	0.85	0.00	0.00	19.2
1B	138	--	--	-18735	1887	8409	0	-2770	-1838	6.28	10.30	3	0.14	0.18	0.85	0.00	0.00	19.2
1C	138	--	--	-18735	-3417	4407	0	-9442	-3743	6.28	10.30	3	0.44	0.10	0.45	0.00	0.00	19.2
1D	138	--	--	-18735	1887	4407	0	-9442	-1838	6.28	10.30	3	0.35	0.10	0.45	0.00	0.00	19.2
1E	138	--	--	-15409	-3417	8409	0	-2770	-3743	6.28	10.30	3	0.25	0.18	0.89	0.00	0.00	19.2
1F	138	--	--	-15409	1887	8409	0	-2770	-1838	6.28	10.30	3	0.14	0.18	0.89	0.00	0.00	19.2
1G	138	--	--	-15409	-3417	4407	0	-9442	-3743	6.28	10.30	3	0.45	0.10	0.47	0.00	0.00	19.2
1H	138	--	--	-15409	1887	4407	0	-9442	-1838	6.28	10.30	3	0.36	0.10	0.47	0.00	0.00	19.2
1I	138	--	--	-19973	-2515	9888	0	-451	-3539	6.28	10.30	3	0.18	0.21	0.98	0.00	0.00	19.2
1J	138	--	--	-19973	985	9888	0	-451	-2042	6.28	10.30	4	0.11	0.21	0.98	0.00	0.00	19.2
1K	138	--	--	-19973	-2515	2928	0	-11761	-3539	6.28	10.30	3	0.50	0.06	0.29	0.00	0.00	19.2
1L	138	--	--	-19973	985	2928	0	-11761	-2042	6.28	10.30	3	0.44	0.06	0.29	0.00	0.00	19.2
1M	138	--	--	-14171	-2515	9888	0	-451	-3539	6.28	10.30	3	0.21	0.22	1.07	1.95	0.00	19.2
1N	138	--	--	-14171	985	9888	0	-451	-2042	6.28	10.30	3	0.11	0.22	1.07	1.95	0.00	19.2
1O	138	--	--	-14171	-2515	2928	0	-11761	-3539	6.28	10.30	3	0.53	0.06	0.32	0.00	0.00	19.2
1P	138	--	--	-14171	985	2928	0	-11761	-2042	6.28	10.30	3	0.47	0.06	0.32	0.00	0.00	19.2
2	138	--	--	-23830	-965	9078	0	-7684	-3617	6.28	10.30	3	0.36	0.19	0.85	0.00	0.00	19.2
7	138	--	--	-24060	-490	9374	0	-9207	-3268	6.28	10.30	3	0.39	0.20	0.88	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	161	--	--	-18632	-3417	8409	0	-3818	-4552	6.28	10.30	3	0.32	0.18	0.85	0.00	0.00	19.2
1B	161	--	--	-18632	1887	8409	0	-3818	-1381	6.28	10.30	3	0.15	0.18	0.85	0.00	0.00	19.2
1C	161	--	--	-18632	-3417	4407	0	-11341	-4552	6.28	10.30	3	0.54	0.10	0.45	0.00	0.00	19.2
1D	161	--	--	-18632	1887	4407	0	-11341	-1381	6.28	10.30	3	0.40	0.10	0.45	0.00	0.00	19.2
1E	161	--	--	-15306	-3417	8409	0	-3818	-4552	6.28	10.30	3	0.33	0.18	0.89	0.00	0.00	19.2
1F	161	--	--	-15306	1887	8409	0	-3818	-1381	6.28	10.30	3	0.15	0.18	0.89	0.00	0.00	19.2
1G	161	--	--	-15306	-3417	4407	0	-11341	-4552	6.28	10.30	3	0.56	0.10	0.47	0.00	0.00	19.2
1H	161	--	--	-15306	1887	4407	0	-11341	-1381	6.28	10.30	3	0.42	0.10	0.47	0.00	0.00	19.2
1I	161	--	--	-19870	-2515	9888	0	-1186	-4151	6.28	10.30	3	0.23	0.21	0.98	0.00	0.00	19.2
1J	161	--	--	-19870	985	9888	0	-1186	-1781	6.28	10.30	4	0.11	0.21	0.98	0.00	0.00	19.2
1K	161	--	--	-19870	-2515	2928	0	-13973	-4151	6.28	10.30	3	0.61	0.06	0.29	0.00	0.00	19.2
1L	161	--	--	-19870	985	2928	0	-13973	-1781	6.28	10.30	3	0.52	0.06	0.29	0.00	0.00	19.2
1M	161	--	--	-14068	-2515	9888	0	-1186	-4151	6.28	10.30	3	0.27	0.22	1.07	1.95	0.00	19.2
1N	161	--	--	-14068	985	9888	0	-1186	-1781	6.28	10.30	3	0.11	0.22	1.07	1.95	0.00	19.2
1O	161	--	--	-14068	-2515	2928	0	-13973	-4151	6.28	10.30	3	0.64	0.06	0.32	0.00	0.00	19.2
1P	161	--	--	-14068	985	2928	0	-13973	-1781	6.28	10.30	3	0.55	0.06	0.32	0.00	0.00	19.2
2	161	--	--	-23695	-965	9227	0	-9789	-3839	6.28	10.30	3	0.44	0.20	0.87	0.00	0.00	19.2
7	161	--	--	-23925	-583	9374	0	-11363	-3391	6.28	10.30	3	0.46	0.20	0.88	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	184	--	--	-18529	-3417	8409	0	-4865	-5361	8.29	10.30	3	0.37	0.18	0.85	0.00	0.00	12.8
1B	184	--	--	-18529	1887	8409	0	-4865	-923	8.29	10.30	3	0.14	0.18	0.85	0.00	0.00	12.8
1C	184	--	--	-18529	-3417	4407	0	-13241	-5361	8.29	10.30	3	0.58	0.10	0.45	0.00	0.00	12.8
1D	184	--	--	-18529	1887	4407	0	-13241	-923	8.29	10.30	3	0.40	0.10	0.45	0.00	0.00	12.8
1E	184	--	--	-15203	-3417	8409	0	-4865	-5361	8.29	10.30	3	0.38	0.18	0.83	0.00	0.00	12.8
1F	184	--	--	-15203	1887	8409	0	-4865	-923	8.29	10.30	3	0.14	0.18	0.89	0.00	0.00	12.8
1G	184	--	--	-15203	-3417	4407	0	-13241	-5361	8.29	10.30	3	0.59	0.10	0.47	0.00	0.00	12.8
1H	184	--	--	-15203	1887	4407	0	-13241	-923	8.29	10.30	3	0.42	0.10	0.47	0.00	0.00	12.8
1I	184	--	--	-19767	-2515	9888	0	-1922	-4764	8.29	10.30	3	0.27	0.21	0.92	0.00	0.00	12.8
1J	184	--	--	-19767	985	9888	0	-1922	-1521	8.29	10.30	4	0.11	0.21	0.98	0.00	0.00	12.8
1K	184	--	--	-19767	-2515	2928	0	-16184	-4764	8.29	10.30	3	0.63	0.06	0.29	0.00	0.00	12.8
1L	184	--	--	-19767	985	2928	0	-16184	-1521	8.29	10.30	3	0.51	0.06	0.29	0.00	0.00	12.8
1M	184	--	--	-13965	-2515	9888	0	-1922	-4764	8.29	10.30	3	0.30	0.22	1.00	0.00	0.00	12.8
1N	184	--	--	-13965	985	9888	0	-1922	-1521	8.29	10.30	3	0.10	0.22	1.07	1.95	0.00	12.8
1O	184	--	--	-13965	-2515	2928	0	-16184	-4764	8.29	10.30	3	0.66	0.06	0.32	0.00	0.00	12.8
1P	184	--	--	-13965	985	2928	0	-16184	-1521	8.29	10.30	3	0.54	0.06	0.32	0.00	0.00	12.8

2	184	--	--	-23560	-965	9377	0	-11928	-4061	8.29	10.30	3	0.46	0.20	0.89	0.00	0.00	12.8
7	184	--	--	-23790	-676	9374	0	-13519	-3536	8.29	10.30	3	0.48	0.20	0.88	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
 Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	207	--	--	-18426	-3417	8409	0	-5913	-6170	8.29	10.30	3	0.44	0.18	0.85	0.00	0.00	12.8
1B	207	--	--	-18426	1887	8409	0	-5913	-466	8.29	10.30	3	0.15	0.18	0.85	0.00	0.00	12.8
1C	207	--	--	-18426	-3417	4407	0	-15140	-6170	8.29	10.30	3	0.67	0.10	0.45	0.00	0.00	12.8
1D	207	--	--	-18426	1887	4407	0	-15140	-466	8.29	10.30	3	0.46	0.10	0.45	0.00	0.00	12.8
1E	207	--	--	-15100	-3417	8409	0	-5913	-6170	8.29	10.30	3	0.46	0.18	0.83	0.00	0.00	12.8
1F	207	--	--	-15100	1887	8409	0	-5913	-466	8.29	10.30	3	0.16	0.18	0.90	0.00	0.00	12.8
1G	207	--	--	-15100	-3417	4407	0	-15140	-6170	8.29	10.30	3	0.69	0.10	0.47	0.00	0.00	12.8
1H	207	--	--	-15100	1887	4407	0	-15140	-466	8.29	10.30	3	0.48	0.10	0.47	0.00	0.00	12.8
1I	207	--	--	-19664	-2515	9888	0	-2658	-5376	8.29	10.30	3	0.33	0.21	0.92	0.00	0.00	12.8
1J	207	--	--	-19664	985	9888	0	-2658	-1260	8.29	10.30	4	0.11	0.21	0.99	0.00	0.00	12.8
1K	207	--	--	-19664	-2515	2928	0	-18395	-5376	8.29	10.30	3	0.73	0.06	0.29	0.00	0.00	12.8
1L	207	--	--	-19664	985	2928	0	-18395	-1260	8.29	10.30	3	0.59	0.06	0.29	0.00	0.00	12.8
1M	207	--	--	-13862	-2515	9888	0	-2658	-5376	8.29	10.30	3	0.36	0.22	1.00	0.00	0.00	12.8
1N	207	--	--	-13862	985	9888	0	-2658	-1260	8.29	10.30	3	0.11	0.22	1.07	1.95	0.00	12.8
1O	207	--	--	-13862	-2515	2928	0	-18395	-5376	8.29	10.30	3	0.76	0.06	0.32	0.00	0.00	12.8
1P	207	--	--	-13862	985	2928	0	-18395	-1260	8.29	10.30	3	0.62	0.06	0.32	0.00	0.00	12.8
2	207	--	--	-23425	-965	9526	0	-14102	-4283	8.29	10.30	3	0.53	0.20	0.90	0.00	0.00	12.8
7	207	--	--	-23655	-769	9374	0	-15674	-3702	8.29	10.30	3	0.55	0.20	0.88	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
 Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	230	--	--	-18323	-3417	8409	0	-6961	-6980	8.29	10.30	3	0.52	0.18	0.85	0.00	0.00	12.8
1B	230	--	--	-18323	1887	8409	0	-6961	-8	8.29	10.30	3	0.18	0.18	0.85	0.00	0.00	12.8
1C	230	--	--	-18323	-3417	4407	0	-17039	-6980	8.29	10.30	3	0.77	0.10	0.45	0.00	0.00	12.8
1D	230	--	--	-18323	1887	4407	0	-17039	-8	8.29	10.30	3	0.52	0.10	0.45	0.00	0.00	12.8
1E	230	--	--	-14997	-3417	8409	0	-6961	-6980	8.29	10.30	3	0.54	0.18	0.83	0.00	0.00	12.8
1F	230	--	--	-14997	1887	8409	0	-6961	-8	8.29	10.30	3	0.18	0.18	0.90	0.00	0.00	12.8
1G	230	--	--	-14997	-3417	4407	0	-17039	-6980	8.29	10.30	3	0.79	0.10	0.47	0.00	0.00	12.8
1H	230	--	--	-14997	1887	4407	0	-17039	-8	8.29	10.30	2	0.54	0.10	0.47	0.00	0.00	12.8
1I	230	--	--	-19561	-2515	9888	0	-3394	-5988	8.29	10.30	3	0.38	0.21	0.92	0.00	0.00	12.8
1J	230	--	--	-19561	985	9888	0	-3394	-1000	8.29	10.30	4	0.12	0.21	0.99	0.00	0.00	12.8
1K	230	--	--	-19561	-2515	2928	0	-20606	-5988	8.29	10.30	3	0.82	0.06	0.29	0.00	0.00	12.8
1L	230	--	--	-19561	985	2928	0	-20606	-1000	8.29	10.30	3	0.66	0.06	0.29	0.00	0.00	12.8
1M	230	--	--	-13759	-2515	9888	0	-3394	-5988	8.29	10.30	3	0.41	0.22	1.00	0.00	0.00	12.8
1N	230	--	--	-13759	985	9888	0	-3394	-1000	8.29	10.30	3	0.11	0.22	1.07	1.95	0.00	12.8
1O	230	--	--	-13759	-2515	2928	0	-20606	-5988	8.29	10.30	3	0.86	0.06	0.32	0.00	0.00	12.8
1P	230	--	--	-13759	985	2928	0	-20606	-1000	8.29	10.30	3	0.70	0.06	0.32	0.00	0.00	12.8
2	230	--	--	-23290	-965	9675	0	-16310	-4505	8.29	10.30	3	0.61	0.21	0.92	0.00	0.00	12.8
7	230	--	--	-23520	-863	9374	0	-17830	-3890	8.29	10.30	3	0.63	0.20	0.89	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
 Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

#### VERIFICA NODO IN TESTA AL PILASTRO, NODO NUM. 100 NON CONFINATO γ<sub>Rd</sub>: 1.100

##### PROGETTAZIONE IN CAPACITA'

Asse loc. pilastro y nodo ESTERNO: As<sub>2</sub>(inf)= 8.04, As<sub>1</sub>(sup)= 14.07, H<sub>jw</sub>= 28.0 cm, b<sub>j</sub>= 60.0 cm, h<sub>jc</sub>= 23.0 cm  
 Asse loc. pilastro z nodo ESTERNO: As<sub>2</sub>(inf)= 11.44, As<sub>1</sub>(sup)= 10.30, H<sub>jw</sub>= 63.0 cm, b<sub>j</sub>= 45.0 cm, h<sub>jc</sub>= 53.0 cm

FxMin,inf	FxMin,sup	FxMax,sup	FySup	FzSup	Vjbdy	Vjbdz	Vres,y	Vres,z	I.R.compr.	Ashy	Ashz	PASSO	Nota
kg					kg		kg			cmq		cm	
--													
-13759	1	-0	0	0	61658	45142	96608	166964	0.64	8.52	9.80	16.36	

ASTA NUM. 4 NI 17 NF 61 SEZ. Rp B= 0.600 H= 0.300 (pilastro)

PIL. NUM. 13

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	αMy	αMz	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST/ AANT	AINF/ ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	--																	
	cm				kg			kg*m		cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	--	1.00	-23330	-6211	-4403	0	-5835	7975	8.29	10.30	3	0.54	0.14	0.55	0.00	0.00	12.8
1B	0	--	1.00	-23330	6147	-4403	0	-5835	-11618	8.29	10.30	3	0.81	0.14	0.51	0.00	0.00	12.8
1C	0	--	1.00	-23330	-6211	-11119	0	-8645	7975	8.29	10.30	3	0.59	0.24	1.05	2.20	0.00	12.8
1D	0	--	1.00	-23330	6147	-11119	0	-8645	-11618	8.29	10.30	3	0.86	0.24	0.99	0.00	0.00	12.8
1E	0	--	1.00	-20430	-6211	-4403	0	-5835	7975	8.29	10.30	3	0.56	0.14	0.57	0.00	0.00	12.8
1F	0	--	1.00	-20430	6147	-4403	0	-5835	-11618	8.29	10.30	3	0.83	0.14	0.53	0.00	0.00	12.8
1G	0	--	1.00	-20430	-6211	-11119	0	-8645	7975	8.29	10.30	3	0.61	0.24	1.10	2.20	0.00	12.8
1H	0	--	1.00	-20430	6147	-11119	0	-8645	-11618	8.29	10.30	3	0.87	0.24	1.03	2.20	0.00	12.8
1I	0	5.29	--	-24633	-4761	-1637	0	-24230	5126	8.29	10.30	3	0.89	0.11	0.37	0.00	0.00	12.8
1J	0	5.29	--	-24633	4698	-1637	0	-24230	-8766	10.30	10.30	3	0.93	0.11	0.36	0.00	0.00	12.8
1K	0	1.51	--	-24633	-4761	-13885	0	-14926	5126	8.29	10.30	3	0.59	0.30	1.29	2.74	0.00	12.8
1L	0	1.51	--	-24633	4698	-13885	0	-14926	-8766	8.29	10.30	3	0.79	0.30	1.29	2.74	0.00	12.8
1M	0	5.29	--	-19127	-4761	-1637	0	-24230	5126	8.29	10.30	3	0.91	0.11	0.39	0.00	0.00	12.8
1N	0	5.29	--	-19127	4698	-1637	0	-24230	-8766	10.30	10.30	3	0.95	0.11	0.39	0.00	0.00	12.8
1O	0	1.51	--	-19127	-4761	-13885	0	-14926	5126	8.29	10.30	3	0.61	0.30	1.39	2.74	0.00	12.8
1P	0	1.51	--	-19127	4698	-13885	0	-14926	-8766	8.29	10.30	3	0.82	0.30	1.39	2.74	0.00	12.8

2	0	--	--	-31330	-1	-11840	0	-10270	-2469	8.29	10.30	3	0.32	0.25	1.01	2.34	0.00	12.8
7	0	--	--	-31250	2462	-11260	0	-10750	-5493	8.29	10.30	3	0.48	0.24	0.96	0.00	0.00	12.8

apost= 4.02 aant= 4.02 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	23	--	--	-23226	-6211	-4403	0	-4829	6534	8.29	10.30	3	0.42	0.14	0.55	0.00	0.00	12.8
1B	23	--	--	-23226	6147	-4403	0	-4829	-10188	8.29	10.30	3	0.69	0.14	0.55	0.00	0.00	12.8
1C	23	--	--	-23226	-6211	-11119	0	-6081	6534	8.29	10.30	3	0.45	0.24	0.99	0.00	0.00	12.8
1D	23	--	--	-23226	6147	-11119	0	-6081	-10188	8.29	10.30	3	0.71	0.24	0.99	0.00	0.00	12.8
1E	23	--	--	-20326	-6211	-4403	0	-4829	6534	8.29	10.30	3	0.44	0.14	0.57	0.00	0.00	12.8
1F	23	--	--	-20326	6147	-4403	0	-4829	-10188	8.29	10.30	3	0.71	0.14	0.57	0.00	0.00	12.8
1G	23	--	--	-20326	-6211	-11119	0	-6081	6534	8.29	10.30	3	0.46	0.24	1.03	2.20	0.00	12.8
1H	23	--	--	-20326	6147	-11119	0	-6081	-10188	8.29	10.30	3	0.73	0.24	1.03	2.20	0.00	12.8
1I	23	--	--	-24529	-4761	-1637	0	-4206	4019	8.29	10.30	3	0.26	0.11	0.37	0.00	0.00	12.8
1J	23	--	--	-24529	4698	-1637	0	-4206	-7673	8.29	10.30	3	0.49	0.11	0.41	0.00	0.00	12.8
1K	23	--	--	-24529	-4761	-13885	0	-6704	4019	8.29	10.30	3	0.32	0.30	1.30	2.74	0.00	12.8
1L	23	--	--	-24529	4698	-13885	0	-6704	-7673	8.29	10.30	3	0.53	0.30	1.22	2.74	0.00	12.8
1M	23	--	--	-19023	-4761	-1637	0	-4206	4019	8.29	10.30	3	0.27	0.11	0.39	0.00	0.00	12.8
1N	23	--	--	-19023	4698	-1637	0	-4206	-7673	8.29	10.30	3	0.52	0.11	0.44	0.00	0.00	12.8
1O	23	--	--	-19023	-4761	-13885	0	-6704	4019	8.29	10.30	3	0.33	0.30	1.40	2.74	0.00	12.8
1P	23	--	--	-19023	4698	-13885	0	-6704	-7673	8.29	10.30	3	0.56	0.30	1.30	2.74	0.00	12.8
2	23	--	--	-31195	-1	-11840	0	-7547	-2469	8.29	10.30	3	0.26	0.25	1.02	2.34	0.00	12.8
7	23	--	--	-31116	2332	-11260	0	-8159	-4942	8.29	10.30	3	0.39	0.24	0.97	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	46	--	--	-23122	-6211	-4403	0	-3823	5100	8.29	10.30	3	0.32	0.14	0.55	0.00	0.00	12.8
1B	46	--	--	-23122	6147	-4403	0	-3823	-8769	8.29	10.30	3	0.57	0.14	0.55	0.00	0.00	12.8
1C	46	--	--	-23122	-6211	-11119	0	-3517	5100	8.29	10.30	3	0.31	0.24	0.99	0.00	0.00	12.8
1D	46	--	--	-23122	6147	-11119	0	-3517	-8769	8.29	10.30	3	0.57	0.24	0.99	0.00	0.00	12.8
1E	46	--	--	-20222	-6211	-4403	0	-3823	5100	8.29	10.30	3	0.32	0.14	0.57	0.00	0.00	12.8
1F	46	--	--	-20222	6147	-4403	0	-3823	-8769	8.29	10.30	3	0.59	0.14	0.57	0.00	0.00	12.8
1G	46	--	--	-20222	-6211	-11119	0	-3517	5100	8.29	10.30	3	0.32	0.24	1.03	2.20	0.00	12.8
1H	46	--	--	-20222	6147	-11119	0	-3517	-8769	8.29	10.30	3	0.58	0.24	1.03	2.20	0.00	12.8
1I	46	--	--	-24425	-4761	-1637	0	-3832	2912	8.29	10.30	3	0.20	0.11	0.37	0.00	0.00	12.8
1J	46	--	--	-24425	4698	-1637	0	-3832	-6581	8.29	10.30	3	0.41	0.11	0.41	0.00	0.00	12.8
1K	46	--	--	-24425	-4761	-13885	0	-3508	2912	8.29	10.30	3	0.20	0.30	1.30	2.74	0.00	12.8
1L	46	--	--	-24425	4698	-13885	0	-3508	-6581	8.29	10.30	3	0.40	0.30	1.22	2.74	0.00	12.8
1M	46	--	--	-18919	-4761	-1637	0	-3832	2912	8.29	10.30	3	0.21	0.11	0.39	0.00	0.00	12.8
1N	46	--	--	-18919	4698	-1637	0	-3832	-6581	8.29	10.30	3	0.43	0.11	0.44	0.00	0.00	12.8
1O	46	--	--	-18919	-4761	-13885	0	-3508	2912	8.29	10.30	3	0.20	0.30	1.40	2.74	0.00	12.8
1P	46	--	--	-18919	4698	-13885	0	-3508	-6581	8.29	10.30	3	0.43	0.30	1.31	2.74	0.00	12.8
2	46	--	--	-31060	-1	-11840	0	-4824	-2470	8.29	10.30	3	0.20	0.25	1.02	2.34	0.00	12.8
7	46	--	--	-30982	2201	-11260	0	-5568	-4420	8.29	10.30	3	0.31	0.24	0.97	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	69	--	--	-23018	-6211	-4403	0	-2818	3667	6.28	10.30	3	0.23	0.14	0.55	0.00	0.00	19.2
1B	69	--	--	-23018	6147	-4403	0	-2818	-7351	6.28	10.30	3	0.50	0.14	0.55	0.00	0.00	19.2
1C	69	--	--	-23018	-6211	-11119	0	-952	3667	6.28	10.30	3	0.19	0.24	1.06	2.20	0.00	19.2
1D	69	--	--	-23018	6147	-11119	0	-952	-7351	6.28	10.30	3	0.48	0.24	1.06	2.20	0.00	19.2
1E	69	--	--	-20118	-6211	-4403	0	-2818	3667	6.28	10.30	3	0.24	0.14	0.57	0.00	0.00	19.2
1F	69	--	--	-20118	6147	-4403	0	-2818	-7351	6.28	10.30	3	0.52	0.14	0.57	0.00	0.00	19.2
1G	69	--	--	-20118	-6211	-11119	0	-952	3667	6.28	10.30	3	0.20	0.24	1.10	2.20	0.00	19.2
1H	69	--	--	-20118	6147	-11119	0	-952	-7351	6.28	10.30	2	0.51	0.24	1.10	2.20	0.00	19.2
1I	69	--	--	-24321	-4761	-1637	0	-3459	1805	6.28	10.30	4	0.16	0.11	0.37	0.00	0.00	19.2
1J	69	--	--	-24321	4698	-1637	0	-3459	-5488	6.28	10.30	3	0.35	0.11	0.41	0.00	0.00	19.2
1K	69	--	--	-24321	-4761	-13885	0	-311	1805	6.28	10.30	4	0.11	0.30	1.30	2.74	0.00	19.2
1L	69	--	--	-24321	4698	-13885	0	-311	-5488	6.28	10.30	3	0.30	0.30	1.30	2.74	0.00	19.2
1M	69	--	--	-18815	-4761	-1637	0	-3459	1805	6.28	10.30	3	0.16	0.11	0.39	0.00	0.00	19.2
1N	69	--	--	-18815	4698	-1637	0	-3459	-5488	6.28	10.30	3	0.38	0.11	0.44	0.00	0.00	19.2
1O	69	--	--	-18815	-4761	-13885	0	-311	1805	6.28	10.30	4	0.10	0.30	1.40	2.74	0.00	19.2
1P	69	--	--	-18815	4698	-13885	0	-311	-5488	6.28	10.30	3	0.34	0.30	1.40	2.74	0.00	19.2
2	69	--	--	-30925	-1	-11840	0	-2101	-2470	6.28	10.30	4	0.17	0.25	1.02	2.34	0.00	19.2
7	69	--	--	-30848	2071	-11260	0	-2977	-3929	6.28	10.30	3	0.24	0.24	0.97	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	92	--	--	-22914	-6211	-4403	0	-1812	2234	6.28	10.30	4	0.14	0.14	0.56	0.00	0.00	19.2
1B	92	--	--	-22914	6147	-4403	0	-1812	-5932	6.28	10.30	3	0.36	0.14	0.55	0.00	0.00	19.2
1C	92	--	--	-22914	-6211	-11119	0	1612	2234	6.28	10.30	4	0.14	0.24	1.06	2.20	0.00	19.2
1D	92	--	--	-22914	6147	-11119	0	1612	-5932	6.28	10.30	3	0.36	0.24	1.06	2.20	0.00	19.2
1E	92	--	--	-20014	-6211	-4403	0	-1812	2234	6.28	10.30	3	0.14	0.14	0.58	0.00	0.00	19.2
1F	92	--	--	-20014	6147	-4403	0	-1812	-5932	6.28	10.30	3	0.38	0.14	0.57	0.00	0.00	19.2
1G	92	--	--	-20014	-6211	-11119	0	1612	2234	6.28	10.30	3	0.14	0.24	1.10	2.20	0.00	19.2
1H	92	--	--	-20014	6147	-11119	0	1612	-5932	6.28	10.30	3	0.38	0.24	1.10	2.20	0.00	19.2
1I	92	--	--	-24217	-4761	-1637	0	-3085	699	6.28	10.30	4	0.12	0.11	0.37	0.00	0.00	19.2
1J	92	--	--	-24217	4698	-1637	0	-3085	-4396	6.28	10.30	3	0.28	0.11	0.41	0.00	0.00	19.2
1K	92	--	--	-24217	-4761	-13885	0	2885	699	6.28	10.30	4	0.11	0.30	1.30	2.74	0.00	19.2
1L	92	--	--	-24217	4698	-13885	0	2885	-4396	6.28	10.30	3	0.27	0.30	1.30	2.74	0.00	19.2
1M	92	--	--	-18711	-4761	-1637	0	-3085	699	6.28	10.30	4	0.11	0.11	0.39	0.00	0.00	19.2
1N	92	--	--	-18711	4698	-1637	0	-3085	-4396	6.28	10.30	3	0.29	0.11	0.44	0.00	0.00	19.2
1O	92	--	--	-18711	-4761	-13885	0	2885	699	6.28	10.30	4	0.10	0.30	1.40	2.74	0.00	19.2
1P	92	--	--	-18711	4698	-13885	0	2885	-4396	6.28	10.30	3	0.29	0.30	1.40	2.74	0.00	19.2
2	92	--	--	-30790	-1	-11840	0	622	-2471	6.28	10.30	4	0.15	0.25	1.02	2.34	0.00	19.2
7	92	--	--	-30714	1940	-11260	0	-386	-3468	6.28	10.30	4	0.19	0.24	0.97	0.00	0.00	19.2

1A	115	--	--	-22810	-6211	-4403	0	-806	801	6.28	10.30	4	0.08	0.14	0.49	0.00	0.00	19.2
1B	115	--	--	-22810	6147	-4403	0	-806	-4513	6.28	10.30	3	0.24	0.14	0.55	0.00	0.00	19.2
1C	115	--	--	-22810	-6211	-11119	0	4176	801	6.28	10.30	4	0.14	0.24	1.06	2.20	0.00	19.2
1D	115	--	--	-22810	6147	-11119	0	4176	-4513	6.28	10.30	3	0.31	0.24	1.06	2.20	0.00	19.2
1E	115	--	--	-19910	-6211	-4403	0	-806	801	6.28	10.30	4	0.08	0.14	0.51	0.00	0.00	19.2
1F	115	--	--	-19910	6147	-4403	0	-806	-4513	6.28	10.30	3	0.26	0.14	0.57	0.00	0.00	19.2
1G	115	--	--	-19910	-6211	-11119	0	4176	801	6.28	10.30	3	0.14	0.24	1.10	2.20	0.00	19.2
1H	115	--	--	-19910	6147	-11119	0	4176	-4513	6.28	10.30	3	0.32	0.24	1.10	2.20	0.00	19.2
1I	115	--	--	-24113	-4761	-1637	0	-2711	-408	6.28	10.30	4	0.10	0.11	0.37	0.00	0.00	19.2
1J	115	--	--	-24113	4698	-1637	0	-2711	-3304	6.28	10.30	3	0.21	0.11	0.41	0.00	0.00	19.2
1K	115	--	--	-24113	-4761	-13885	0	6081	-408	6.28	10.30	3	0.17	0.30	1.30	2.74	0.00	19.2
1L	115	--	--	-24113	4698	-13885	0	6081	-3304	6.28	10.30	3	0.29	0.30	1.30	2.74	0.00	19.2
1M	115	--	--	-18607	-4761	-1637	0	-2711	-408	6.28	10.30	4	0.09	0.11	0.39	0.00	0.00	19.2
1N	115	--	--	-18607	4698	-1637	0	-2711	-3304	6.28	10.30	3	0.22	0.11	0.44	0.00	0.00	19.2
1O	115	--	--	-18607	-4761	-13885	0	6081	-408	6.28	10.30	3	0.18	0.30	1.40	2.74	0.00	19.2
1P	115	--	--	-18607	4698	-13885	0	6081	-3304	6.28	10.30	3	0.31	0.30	1.40	2.74	0.00	19.2
2	115	--	--	-30655	-1	-11840	0	3345	-2471	6.28	10.30	4	0.19	0.25	1.02	2.34	0.00	19.2
7	115	--	--	-30580	1810	-11260	0	2205	-3037	6.28	10.30	4	0.19	0.24	0.97	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	138	--	--	-22706	-6211	-4403	0	199	-632	6.28	10.30	5	0.08	0.14	0.56	0.00	0.00	19.2
1B	138	--	--	-22706	6147	-4403	0	199	-3094	6.28	10.30	4	0.16	0.14	0.55	0.00	0.00	19.2
1C	138	--	--	-22706	-6211	-11119	0	6741	-632	6.28	10.30	3	0.20	0.24	1.06	2.20	0.00	19.2
1D	138	--	--	-22706	6147	-11119	0	6741	-3094	6.28	10.30	3	0.31	0.24	1.06	2.20	0.00	19.2
1E	138	--	--	-19806	-6211	-4403	0	199	-632	6.28	10.30	5	0.07	0.14	0.58	0.00	0.00	19.2
1F	138	--	--	-19806	6147	-4403	0	199	-3094	6.28	10.30	3	0.15	0.14	0.57	0.00	0.00	19.2
1G	138	--	--	-19806	-6211	-11119	0	6741	-632	6.28	10.30	3	0.20	0.24	1.11	2.20	0.00	19.2
1H	138	--	--	-19806	6147	-11119	0	6741	-3094	6.28	10.30	3	0.31	0.24	1.11	2.20	0.00	19.2
1I	138	--	--	-24009	-4761	-1637	0	-2338	-1515	6.28	10.30	4	0.13	0.11	0.37	0.00	0.00	19.2
1J	138	--	--	-24009	4698	-1637	0	-2338	-2211	6.28	10.30	4	0.15	0.11	0.37	0.00	0.00	19.2
1K	138	--	--	-24009	-4761	-13885	0	9278	-1515	6.28	10.30	3	0.31	0.30	1.30	2.74	0.00	19.2
1L	138	--	--	-24009	4698	-13885	0	9278	-2211	6.28	10.30	3	0.34	0.30	1.30	2.74	0.00	19.2
1M	138	--	--	-18503	-4761	-1637	0	-2338	-1515	6.28	10.30	4	0.12	0.11	0.39	0.00	0.00	19.2
1N	138	--	--	-18503	4698	-1637	0	-2338	-2211	6.28	10.30	3	0.15	0.11	0.39	0.00	0.00	19.2
1O	138	--	--	-18503	-4761	-13885	0	9278	-1515	6.28	10.30	3	0.33	0.30	1.41	2.74	0.00	19.2
1P	138	--	--	-18503	4698	-13885	0	9278	-2211	6.28	10.30	3	0.36	0.30	1.41	2.74	0.00	19.2
2	138	--	--	-30520	-1	-11840	0	6068	-2471	6.28	10.30	3	0.25	0.25	1.02	2.34	0.00	19.2
7	138	--	--	-30446	1680	-11260	0	4796	-2635	6.28	10.30	3	0.22	0.24	0.97	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	161	--	--	-22602	-6211	-4403	0	1205	-2065	6.28	10.30	4	0.13	0.14	0.56	0.00	0.00	19.2
1B	161	--	--	-22602	6147	-4403	0	1205	-1675	6.28	10.30	4	0.11	0.14	0.55	0.00	0.00	19.2
1C	161	--	--	-22602	-6211	-11119	0	9305	-2065	6.28	10.30	3	0.33	0.24	1.06	2.20	0.00	19.2
1D	161	--	--	-22602	6147	-11119	0	9305	-1675	6.28	10.30	3	0.32	0.24	1.06	2.20	0.00	19.2
1E	161	--	--	-19702	-6211	-4403	0	1205	-2065	6.28	10.30	4	0.12	0.14	0.58	0.00	0.00	19.2
1F	161	--	--	-19702	6147	-4403	0	1205	-1675	6.28	10.30	4	0.11	0.14	0.57	0.00	0.00	19.2
1G	161	--	--	-19702	-6211	-11119	0	9305	-2065	6.28	10.30	3	0.35	0.24	1.11	2.20	0.00	19.2
1H	161	--	--	-19702	6147	-11119	0	9305	-1675	6.28	10.30	3	0.33	0.24	1.11	2.20	0.00	19.2
1I	161	--	--	-23905	-4761	-1637	0	-1964	-2622	6.28	10.30	3	0.16	0.11	0.42	0.00	0.00	19.2
1J	161	--	--	-23905	4698	-1637	0	-1964	-1119	6.28	10.30	4	0.11	0.11	0.37	0.00	0.00	19.2
1K	161	--	--	-23905	-4761	-13885	0	12474	-2622	6.28	10.30	3	0.47	0.30	1.31	2.74	0.00	19.2
1L	161	--	--	-23905	4698	-13885	0	12474	-1119	6.28	10.30	3	0.41	0.30	1.31	2.74	0.00	19.2
1M	161	--	--	-18399	-4761	-1637	0	-1964	-2622	6.28	10.30	3	0.16	0.11	0.45	0.00	0.00	19.2
1N	161	--	--	-18399	4698	-1637	0	-1964	-1119	6.28	10.30	4	0.10	0.11	0.39	0.00	0.00	19.2
1O	161	--	--	-18399	-4761	-13885	0	12474	-2622	6.28	10.30	3	0.50	0.30	1.41	2.74	0.00	19.2
1P	161	--	--	-18399	4698	-13885	0	12474	-1119	6.28	10.30	3	0.44	0.30	1.41	2.74	0.00	19.2
2	161	--	--	-30385	-1	-11840	0	8791	-2472	6.28	10.30	3	0.32	0.25	1.03	2.34	0.00	19.2
7	161	--	--	-30312	1549	-11260	0	7387	-2264	6.28	10.30	3	0.27	0.24	0.98	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	184	--	--	-22498	-6211	-4403	0	2211	-3498	8.29	10.30	3	0.20	0.14	0.56	0.00	0.00	12.8
1B	184	--	--	-22498	6147	-4403	0	2211	-257	8.29	10.30	4	0.09	0.14	0.49	0.00	0.00	12.8
1C	184	--	--	-22498	-6211	-11119	0	11869	-3498	8.29	10.30	3	0.43	0.24	1.07	2.20	0.00	12.8
1D	184	--	--	-22498	6147	-11119	0	11869	-257	8.29	10.30	3	0.32	0.24	1.07	2.20	0.00	12.8
1E	184	--	--	-19598	-6211	-4403	0	2211	-3498	8.29	10.30	3	0.20	0.14	0.58	0.00	0.00	12.8
1F	184	--	--	-19598	6147	-4403	0	2211	-257	8.29	10.30	4	0.08	0.14	0.50	0.00	0.00	12.8
1G	184	--	--	-19598	-6211	-11119	0	11869	-3498	8.29	10.30	3	0.44	0.24	1.11	2.20	0.00	12.8
1H	184	--	--	-19598	6147	-11119	0	11869	-257	8.29	10.30	3	0.33	0.24	1.11	2.20	0.00	12.8
1I	184	--	--	-23801	-4761	-1637	0	-1591	-3729	8.29	10.30	3	0.20	0.11	0.42	0.00	0.00	12.8
1J	184	--	--	-23801	4698	-1637	0	-1591	-27	8.29	10.30	5	0.08	0.11	0.42	0.00	0.00	12.8
1K	184	--	--	-23801	-4761	-13885	0	15671	-3729	8.29	10.30	3	0.55	0.30	1.31	2.74	0.00	12.8
1L	184	--	--	-23801	4698	-13885	0	15671	-27	8.29	10.30	3	0.45	0.30	1.31	2.74	0.00	12.8
1M	184	--	--	-18295	-4761	-1637	0	-1591	-3729	8.29	10.30	3	0.21	0.11	0.45	0.00	0.00	12.8
1N	184	--	--	-18295	4698	-1637	0	-1591	-27	8.29	10.30	4	0.07	0.11	0.39	0.00	0.00	12.8
1O	184	--	--	-18295	-4761	-13885	0	15671	-3729	8.29	10.30	3	0.58	0.30	1.41	2.74	0.00	12.8
1P	184	--	--	-18295	4698	-13885	0	15671	-27	8.29	10.30	3	0.47	0.30	1.41	2.74	0.00	12.8
2	184	--	--	-30250	-1	-11840	0	11514	-2472	8.29	10.30	3	0.36	0.25	1.03	2.34	0.00	12.8
7	184	--	--	-30178	1419	-11260	0	9978	-1923	8.29	10.30	3	0.30	0.24	0.98	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	207	--	--	-22394	-6211	-4403	0	3216	-4932	8.29	10.30	3	0.30	0.14	0.56	0.00	0.00	12.8
1B	207	--	--	-22394	6147	-4403	0	3216	1162	8.29	10.30	4	0.12	0.14	0.49	0.00	0.00	12.8
1C	207	--	--	-22394	-6211	-11119	0	14434	-4932	8.29	10.30	3	0.58	0.24	1.07	2.20	0.00	12.8
1D	207	--	--	-22394	6147	-11119	0	14434	1162	8.29	10.30	3	0.43	0.24	1.07	2.20	0.00	12.8
1E	207	--	--	-19494	-6211	-4403	0	3216	-4932	8.29	10.30	3	0.30	0.14	0.58	0.00	0.00	12.8

1F	207	--	--	-19494	6147	-4403	0	3216	1162	8.29	10.30	4	0.12	0.14	0.50	0.00	0.00	12.8
1G	207	--	--	-19494	-6211	-11119	0	14434	-4932	8.29	10.30	3	0.58	0.24	1.11	2.20	0.00	12.8
1H	207	--	--	-19494	6147	-11119	0	14434	1162	8.29	10.30	3	0.44	0.24	1.11	2.20	0.00	12.8
1I	207	--	--	-23697	-4761	-1637	0	-1217	-4835	8.29	10.30	3	0.26	0.11	0.42	0.00	0.00	12.8
1J	207	--	--	-23697	4698	-1637	0	-1217	1066	8.29	10.30	4	0.09	0.11	0.37	0.00	0.00	12.8
1K	207	--	--	-23697	-4761	-13885	0	18867	-4835	8.29	10.30	3	0.70	0.30	1.31	2.74	0.00	12.8
1L	207	--	--	-23697	4698	-13885	0	18867	1066	8.29	10.30	3	0.58	0.30	1.31	2.74	0.00	12.8
1M	207	--	--	-18191	-4761	-1637	0	-1217	-4835	8.29	10.30	3	0.28	0.11	0.45	0.00	0.00	12.8
1N	207	--	--	-18191	4698	-1637	0	-1217	1066	8.29	10.30	4	0.08	0.11	0.39	0.00	0.00	12.8
1O	207	--	--	-18191	-4761	-13885	0	18867	-4835	8.29	10.30	3	0.73	0.30	1.41	2.74	0.00	12.8
1P	207	--	--	-18191	4698	-13885	0	18867	1066	8.29	10.30	3	0.61	0.30	1.41	2.74	0.00	12.8
2	207	--	--	-30115	-1	-11840	0	14237	-2473	8.29	10.30	3	0.43	0.25	1.03	2.34	0.00	12.8
7	207	--	--	-30044	1288	-11260	0	12569	-1611	8.29	10.30	3	0.35	0.24	0.98	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	230	--	--	-22290	-6211	-4403	0	4222	-6365	8.29	10.30	3	0.41	0.14	0.56	0.00	0.00	12.8
1B	230	--	--	-22290	6147	-4403	0	4222	2581	8.29	10.30	3	0.20	0.14	0.49	0.00	0.00	12.8
1C	230	--	--	-22290	-6211	-11119	0	16998	-6365	8.29	10.30	3	0.72	0.24	1.07	2.20	0.00	12.8
1D	230	--	--	-22290	6147	-11119	0	16998	2581	8.29	10.30	3	0.56	0.24	1.07	2.20	0.00	12.8
1E	230	--	--	-19390	-6211	-4403	0	4222	-6365	8.29	10.30	3	0.42	0.14	0.58	0.00	0.00	12.8
1F	230	--	--	-19390	6147	-4403	0	4222	2581	8.29	10.30	3	0.20	0.14	0.50	0.00	0.00	12.8
1G	230	--	--	-19390	-6211	-11119	0	16998	-6365	8.29	10.30	3	0.73	0.24	1.11	2.20	0.00	12.8
1H	230	--	--	-19390	6147	-11119	0	16998	2581	8.29	10.30	3	0.57	0.24	1.11	2.20	0.00	12.8
1I	230	--	--	-23593	-4761	-1637	0	-843	-5942	8.29	10.30	3	0.33	0.11	0.42	0.00	0.00	12.8
1J	230	--	--	-23593	4698	-1637	0	-843	2158	8.29	10.30	4	0.13	0.11	0.42	0.00	0.00	12.8
1K	230	--	--	-23593	-4761	-13885	0	22063	-5942	8.29	10.30	3	0.85	0.30	1.31	2.74	0.00	12.8
1L	230	--	--	-23593	4698	-13885	0	22063	2158	8.29	10.30	3	0.72	0.30	1.31	2.74	0.00	12.8
1M	230	--	--	-18087	-4761	-1637	0	-843	-5942	8.29	10.30	3	0.35	0.11	0.45	0.00	0.00	12.8
1N	230	--	--	-18087	4698	-1637	0	-843	2158	8.29	10.30	4	0.12	0.11	0.45	0.00	0.00	12.8
1O	230	--	--	-18087	-4761	-13885	0	22063	-5942	8.29	10.30	3	0.88	0.30	1.32	2.74	0.00	12.8
1P	230	--	--	-18087	4698	-13885	0	22063	2158	8.29	10.30	3	0.75	0.30	1.42	2.74	0.00	12.8
2	230	--	--	-29980	-1	-11840	0	16960	-2473	8.29	10.30	3	0.52	0.25	1.03	2.34	0.00	12.8
7	230	--	--	-29910	1158	-11260	0	15160	-1330	8.29	10.30	3	0.43	0.24	0.98	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

**VERIFICA NODO IN TESTA AL PILASTRO, NODO NUM. 61 NON CONFINATO  $\gamma_{Rd}$ : 1.100****PROGETTAZIONE IN CAPACITA'**

Asse loc. pilastro y nodo: --

Asse loc. pilastro z nodo INTERNO: As2(inf)= 11.44, As1(sup)= 10.30, H<sub>iw</sub>= 63.0 cm, b<sub>j</sub>= 45.0 cm, h<sub>jc</sub>= 53.0 cm

FxMin,inf	FxMin,sup	FxMax,sup	FySup	FzSup	Vjbdy	Vjbdz	Vres,y	Vres,z	I.R.compr.	Ashy	Ashz	PASSO	Nota
kg				kg		kg		kg		cmq		cm	
--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--
-18087	1	-0	0	0	--	95239	--	208705	0.46	--	23.91	6.89	

**ASTA NUM. 5** NI 155 NF 150 SEZ. Rp B= 0.600 H= 0.300 (pilastro)

**PIL. NUM. 8**

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	$\alpha My$	$\alpha Mz$	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST/ AANT	AINF/ ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	--																	
	cm				kg			kg*m			cmq		Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	--	--	-29663	-7349	6660	0	4891	9976	8.29	10.30	3	0.64	0.16	0.58	0.00	0.00	12.8
1B	0	--	--	-29663	6626	6660	0	4891	-11859	8.29	10.30	3	0.78	0.15	0.55	0.00	0.00	12.8
1C	0	--	--	-29663	-7349	-494	0	2807	9976	8.29	10.30	3	0.61	0.16	0.61	0.00	0.00	12.8
1D	0	--	--	-29663	6626	-494	0	2807	-11859	8.29	10.30	3	0.75	0.15	0.51	0.00	0.00	12.8
1E	0	--	--	-29137	-7349	6660	0	4891	9976	8.29	10.30	3	0.64	0.16	0.61	0.00	0.00	12.8
1F	0	--	--	-29137	6626	6660	0	4891	-11859	8.29	10.30	3	0.78	0.15	0.55	0.00	0.00	12.8
1G	0	--	--	-29137	-7349	-494	0	2807	9976	8.29	10.30	3	0.61	0.16	0.61	0.00	0.00	12.8
1H	0	--	--	-29137	6626	-494	0	2807	-11859	8.29	10.30	3	0.75	0.15	0.52	0.00	0.00	12.8
1I	0	2.20	--	-29837	-5463	9533	0	11279	6787	8.29	10.30	3	0.56	0.20	0.83	0.00	0.00	12.8
1J	0	2.20	--	-29837	4740	9533	0	11279	-8670	8.29	10.30	3	0.67	0.20	0.83	0.00	0.00	12.8
1K	0	5.59	--	-29837	-5463	-3367	0	14405	6787	8.29	10.30	3	0.65	0.12	0.40	0.00	0.00	12.8
1L	0	5.59	--	-29837	4740	-3367	0	14405	-8670	8.29	10.30	3	0.75	0.11	0.35	0.00	0.00	12.8
1M	0	2.20	--	-28963	-5463	9533	0	11279	6787	8.29	10.30	3	0.57	0.20	0.84	0.00	0.00	12.8
1N	0	2.20	--	-28963	4740	9533	0	11279	-8670	8.29	10.30	3	0.68	0.20	0.84	0.00	0.00	12.8
1O	0	5.59	--	-28963	-5463	-3367	0	14405	6787	8.29	10.30	3	0.65	0.12	0.41	0.00	0.00	12.8
1P	0	5.59	--	-28963	4740	-3367	0	14405	-8670	8.29	10.30	3	0.76	0.11	0.35	0.00	0.00	12.8
2	0	--	--	-42280	-480	3995	0	6449	-1236	8.29	10.30	4	0.21	0.08	0.30	0.00	0.00	12.8
7	0	--	--	-42260	2672	4746	0	5546	-4903	8.29	10.30	3	0.32	0.10	0.36	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	23	--	--	-29560	-7349	6660	0	3287	8279	8.29	10.30	3	0.49	0.16	0.61	0.00	0.00	12.8
1B	23	--	--	-29560	6626	6660	0	3287	-10328	8.29	10.30	3	0.64	0.15	0.55	0.00	0.00	12.8
1C	23	--	--	-29560	-7349	-494	0	2993	8279	8.29	10.30	3	0.49	0.16	0.61	0.00	0.00	12.8
1D	23	--	--	-29560	6626	-494	0	2993	-10328	8.29	10.30	3	0.64	0.15	0.55	0.00	0.00	12.8
1E	23	--	--	-29034	-7349	6660	0	3287	8279	8.29	10.30	3	0.50	0.16	0.61	0.00	0.00	12.8

1F	23	--	--	-29034	6626	6660	0	3287	-10328	8.29	10.30	3	0.65	0.15	0.55	0.00	0.00	12.8
1G	23	--	--	-29034	-7349	-494	0	2993	8279	8.29	10.30	3	0.49	0.16	0.61	0.00	0.00	12.8
1H	23	--	--	-29034	6626	-494	0	2993	-10328	8.29	10.30	3	0.64	0.15	0.55	0.00	0.00	12.8
1I	23	--	--	-29734	-5463	9533	0	2903	5514	8.29	10.30	3	0.31	0.20	0.78	0.00	0.00	12.8
1J	23	--	--	-29734	4740	9533	0	2903	-7564	8.29	10.30	3	0.44	0.20	0.78	0.00	0.00	12.8
1K	23	--	--	-29734	-5463	-3367	0	3376	5514	8.29	10.30	3	0.32	0.12	0.45	0.00	0.00	12.8
1L	23	--	--	-29734	4740	-3367	0	3376	-7564	8.29	10.30	3	0.45	0.11	0.39	0.00	0.00	12.8
1M	23	--	--	-28860	-5463	9533	0	2903	5514	8.29	10.30	3	0.31	0.20	0.79	0.00	0.00	12.8
1N	23	--	--	-28860	4740	9533	0	2903	-7564	8.29	10.30	3	0.44	0.20	0.79	0.00	0.00	12.8
1O	23	--	--	-28860	-5463	-3367	0	3376	5514	8.29	10.30	3	0.32	0.12	0.46	0.00	0.00	12.8
1P	23	--	--	-28860	4740	-3367	0	3376	-7564	8.29	10.30	3	0.45	0.11	0.40	0.00	0.00	12.8
2	23	--	--	-42145	-480	3995	0	5530	-1346	8.29	10.30	4	0.20	0.08	0.30	0.00	0.00	12.8
7	23	--	--	-42125	2489	4746	0	4454	-4309	8.29	10.30	3	0.28	0.10	0.36	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	46	--	--	-29457	-7349	6660	0	1682	6582	8.29	10.30	3	0.36	0.16	0.61	0.00	0.00	12.8
1B	46	--	--	-29457	6626	6660	0	1682	-8797	8.29	10.30	3	0.51	0.15	0.55	0.00	0.00	12.8
1C	46	--	--	-29457	-7349	-494	0	3180	6582	8.29	10.30	3	0.38	0.16	0.61	0.00	0.00	12.8
1D	46	--	--	-29457	6626	-494	0	3180	-8797	8.29	10.30	3	0.53	0.15	0.55	0.00	0.00	12.8
1E	46	--	--	-28931	-7349	6660	0	1682	6582	8.29	10.30	3	0.36	0.16	0.61	0.00	0.00	12.8
1F	46	--	--	-28931	6626	6660	0	1682	-8797	8.29	10.30	3	0.51	0.15	0.55	0.00	0.00	12.8
1G	46	--	--	-28931	-7349	-494	0	3180	6582	8.29	10.30	3	0.38	0.16	0.61	0.00	0.00	12.8
1H	46	--	--	-28931	6626	-494	0	3180	-8797	8.29	10.30	3	0.53	0.15	0.55	0.00	0.00	12.8
1I	46	--	--	-29631	-5463	9533	0	687	4242	8.29	10.30	3	0.22	0.20	0.78	0.00	0.00	12.8
1J	46	--	--	-29631	4740	9533	0	687	-6458	8.29	10.30	3	0.34	0.20	0.78	0.00	0.00	12.8
1K	46	--	--	-29631	-5463	-3367	0	4175	4242	8.29	10.30	3	0.27	0.12	0.45	0.00	0.00	12.8
1L	46	--	--	-29631	4740	-3367	0	4175	-6458	8.29	10.30	3	0.39	0.11	0.39	0.00	0.00	12.8
1M	46	--	--	-28757	-5463	9533	0	687	4242	8.29	10.30	3	0.22	0.20	0.79	0.00	0.00	12.8
1N	46	--	--	-28757	4740	9533	0	687	-6458	8.29	10.30	3	0.35	0.20	0.79	0.00	0.00	12.8
1O	46	--	--	-28757	-5463	-3367	0	4175	4242	8.29	10.30	3	0.27	0.12	0.46	0.00	0.00	12.8
1P	46	--	--	-28757	4740	-3367	0	4175	-6458	8.29	10.30	3	0.39	0.11	0.40	0.00	0.00	12.8
2	46	--	--	-42010	-480	3995	0	4611	-1457	8.29	10.30	4	0.19	0.08	0.30	0.00	0.00	12.8
7	46	--	--	-41990	2306	4746	0	3363	-3758	8.29	10.30	4	0.24	0.10	0.34	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	69	--	--	-29354	-7349	6660	0	77	4884	6.28	10.30	3	0.24	0.16	0.61	0.00	0.00	19.2
1B	69	--	--	-29354	6626	6660	0	77	-7266	6.28	10.30	3	0.42	0.15	0.58	0.00	0.00	19.2
1C	69	--	--	-29354	-7349	-494	0	3367	4884	6.28	10.30	3	0.30	0.16	0.61	0.00	0.00	19.2
1D	69	--	--	-29354	6626	-494	0	3367	-7266	6.28	10.30	3	0.45	0.15	0.55	0.00	0.00	19.2
1E	69	--	--	-28828	-7349	6660	0	77	4884	6.28	10.30	3	0.25	0.16	0.61	0.00	0.00	19.2
1F	69	--	--	-28828	6626	6660	0	77	-7266	6.28	10.30	3	0.42	0.15	0.59	0.00	0.00	19.2
1G	69	--	--	-28828	-7349	-494	0	3367	4884	6.28	10.30	3	0.30	0.16	0.61	0.00	0.00	19.2
1H	69	--	--	-28828	6626	-494	0	3367	-7266	6.28	10.30	3	0.46	0.15	0.55	0.00	0.00	19.2
1I	69	--	--	-29528	-5463	9533	0	-1530	2970	6.28	10.30	4	0.18	0.20	0.83	0.00	0.00	19.2
1J	69	--	--	-29528	4740	9533	0	-1530	-5352	6.28	10.30	3	0.29	0.20	0.83	0.00	0.00	19.2
1K	69	--	--	-29528	-5463	-3367	0	4973	2970	6.28	10.30	3	0.24	0.12	0.40	0.00	0.00	19.2
1L	69	--	--	-29528	4740	-3367	0	4973	-5352	6.28	10.30	3	0.37	0.11	0.39	0.00	0.00	19.2
1M	69	--	--	-28654	-5463	9533	0	-1530	2970	6.28	10.30	4	0.18	0.20	0.84	0.00	0.00	19.2
1N	69	--	--	-28654	4740	9533	0	-1530	-5352	6.28	10.30	3	0.29	0.20	0.84	0.00	0.00	19.2
1O	69	--	--	-28654	-5463	-3367	0	4973	2970	6.28	10.30	3	0.24	0.12	0.41	0.00	0.00	19.2
1P	69	--	--	-28654	4740	-3367	0	4973	-5352	6.28	10.30	3	0.37	0.11	0.40	0.00	0.00	19.2
2	69	--	--	-41875	-480	3995	0	3693	-1567	6.28	10.30	4	0.18	0.08	0.30	0.00	0.00	19.2
7	69	--	--	-41855	2122	4746	0	2271	-3249	6.28	10.30	4	0.22	0.10	0.36	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	92	--	--	-29251	-7349	6660	0	-1528	3187	6.28	10.30	4	0.18	0.16	0.61	0.00	0.00	19.2
1B	92	--	--	-29251	6626	6660	0	-1528	-5735	6.28	10.30	3	0.31	0.15	0.58	0.00	0.00	19.2
1C	92	--	--	-29251	-7349	-494	0	3553	3187	6.28	10.30	3	0.22	0.16	0.55	0.00	0.00	19.2
1D	92	--	--	-29251	6626	-494	0	3553	-5735	6.28	10.30	3	0.36	0.15	0.55	0.00	0.00	19.2
1E	92	--	--	-28725	-7349	6660	0	-1528	3187	6.28	10.30	4	0.18	0.16	0.61	0.00	0.00	19.2
1F	92	--	--	-28725	6626	6660	0	-1528	-5735	6.28	10.30	3	0.32	0.15	0.59	0.00	0.00	19.2
1G	92	--	--	-28725	-7349	-494	0	3553	3187	6.28	10.30	3	0.22	0.16	0.55	0.00	0.00	19.2
1H	92	--	--	-28725	6626	-494	0	3553	-5735	6.28	10.30	3	0.36	0.15	0.55	0.00	0.00	19.2
1I	92	--	--	-29425	-5463	9533	0	-3746	1698	6.28	10.30	4	0.17	0.20	0.84	0.00	0.00	19.2
1J	92	--	--	-29425	4740	9533	0	-3746	-4246	6.28	10.30	3	0.28	0.20	0.84	0.00	0.00	19.2
1K	92	--	--	-29425	-5463	-3367	0	5772	1698	6.28	10.30	3	0.21	0.12	0.40	0.00	0.00	19.2
1L	92	--	--	-29425	4740	-3367	0	5772	-4246	6.28	10.30	3	0.33	0.11	0.35	0.00	0.00	19.2
1M	92	--	--	-28551	-5463	9533	0	-3746	1698	6.28	10.30	4	0.16	0.20	0.84	0.00	0.00	19.2
1N	92	--	--	-28551	4740	9533	0	-3746	-4246	6.28	10.30	3	0.28	0.20	0.84	0.00	0.00	19.2
1O	92	--	--	-28551	-5463	-3367	0	5772	1698	6.28	10.30	3	0.21	0.12	0.41	0.00	0.00	19.2
1P	92	--	--	-28551	4740	-3367	0	5772	-4246	6.28	10.30	3	0.33	0.11	0.35	0.00	0.00	19.2
2	92	--	--	-41740	-480	3995	0	2774	-1677	6.28	10.30	4	0.17	0.08	0.30	0.00	0.00	19.2
7	92	--	--	-41720	1939	4746	0	1180	-2782	6.28	10.30	4	0.19	0.10	0.36	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	115	--	--	-29148	-7349	6660	0	-3133	1489	6.28	10.30	4	0.15	0.16	0.59	0.00	0.00	19.2
1B	115	--	--	-29148	6626	6660	0	-3133	-4204	6.28	10.30	3	0.26	0.15	0.59	0.00	0.00	19.2
1C	115	--	--	-29148	-7349	-494	0	3740	1489	6.28	10.30	4	0.16	0.16	0.55	0.00	0.00	19.2
1D	115	--	--	-29148	6626	-494	0	3740	-4204	6.28	10.30	3	0.27	0.15	0.55	0.00	0.00	19.2
1E	115	--	--	-28622	-7349	6660	0	-3133	1489	6.28	10.30	4	0.15	0.17	0.59	0.00	0.00	19.2
1F	115	--	--	-28622	6626	6660	0	-3133	-4204	6.28	10.30	3	0.26	0.15	0.59	0.00	0.00	19.2
1G	115	--	--	-28622	-7349	-494	0	3740	1489	6.28	10.30	4	0.16	0.17	0.55	0.00	0.00	19.2
1H	115	--	--	-28622	6626	-494	0	3740	-4204	6.28	10.30	3	0.27	0.15	0.55	0.00	0.00	19.2
1I	115	--	--	-29322	-5463	9533	0	-5963	425	6.28	10.30	4	0.18	0.20	0.84	0.00	0.00	19.2
1J	115	--	--	-29322	4740	9533	0	-5963	-3140	6.28	10.30	3	0.27	0.20	0.84	0.00	0.00	19.2

1K	115	--	--	-29322	-5463	-3367	0	6570	425	6.28	10.30	3	0.19	0.12	0.40	0.00	0.00	19.2
1L	115	--	--	-29322	4740	-3367	0	6570	-3140	6.28	10.30	3	0.29	0.11	0.35	0.00	0.00	19.2
1M	115	--	--	-28448	-5463	9533	0	-5963	425	6.28	10.30	4	0.17	0.20	0.85	0.00	0.00	19.2
1N	115	--	--	-28448	4740	9533	0	-5963	-3140	6.28	10.30	3	0.28	0.20	0.85	0.00	0.00	19.2
1O	115	--	--	-28448	-5463	-3367	0	6570	425	6.28	10.30	3	0.19	0.12	0.41	0.00	0.00	19.2
1P	115	--	--	-28448	4740	-3367	0	6570	-3140	6.28	10.30	3	0.29	0.11	0.35	0.00	0.00	19.2
2	115	--	--	-41605	-480	3995	0	1855	-1787	6.28	10.30	4	0.16	0.08	0.30	0.00	0.00	19.2
7	115	--	--	-41585	1756	4746	0	88	-2357	6.28	10.30	4	0.17	0.10	0.36	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	138	--	--	-29045	-7349	6660	0	-4738	-208	6.28	10.30	4	0.15	0.16	0.59	0.00	0.00	19.2
1B	138	--	--	-29045	6626	6660	0	-4738	-2673	6.28	10.30	3	0.22	0.15	0.59	0.00	0.00	19.2
1C	138	--	--	-29045	-7349	-494	0	3926	-208	6.28	10.30	4	0.13	0.16	0.55	0.00	0.00	19.2
1D	138	--	--	-29045	6626	-494	0	3926	-2673	6.28	10.30	3	0.21	0.15	0.49	0.00	0.00	19.2
1E	138	--	--	-28519	-7349	6660	0	-4738	-208	6.28	10.30	4	0.15	0.17	0.59	0.00	0.00	19.2
1F	138	--	--	-28519	6626	6660	0	-4738	-2673	6.28	10.30	3	0.22	0.15	0.59	0.00	0.00	19.2
1G	138	--	--	-28519	-7349	-494	0	3926	-208	6.28	10.30	4	0.13	0.17	0.55	0.00	0.00	19.2
1H	138	--	--	-28519	6626	-494	0	3926	-2673	6.28	10.30	3	0.21	0.15	0.49	0.00	0.00	19.2
1I	138	--	--	-29219	-5463	9533	0	-8180	-847	6.28	10.30	3	0.24	0.20	0.84	0.00	0.00	19.2
1J	138	--	--	-29219	4740	9533	0	-8180	-2034	6.28	10.30	3	0.29	0.20	0.84	0.00	0.00	19.2
1K	138	--	--	-29219	-5463	-3367	0	7368	-847	6.28	10.30	3	0.22	0.12	0.41	0.00	0.00	19.2
1L	138	--	--	-29219	4740	-3367	0	7368	-2034	6.28	10.30	3	0.26	0.11	0.35	0.00	0.00	19.2
1M	138	--	--	-28345	-5463	9533	0	-8180	-847	6.28	10.30	3	0.24	0.20	0.85	0.00	0.00	19.2
1N	138	--	--	-28345	4740	9533	0	-8180	-2034	6.28	10.30	3	0.29	0.20	0.85	0.00	0.00	19.2
1O	138	--	--	-28345	-5463	-3367	0	7368	-847	6.28	10.30	3	0.22	0.12	0.41	0.00	0.00	19.2
1P	138	--	--	-28345	4740	-3367	0	7368	-2034	6.28	10.30	3	0.26	0.11	0.35	0.00	0.00	19.2
2	138	--	--	-41470	-480	3995	0	936	-1898	6.28	10.30	4	0.16	0.08	0.30	0.00	0.00	19.2
7	138	--	--	-41450	1573	4746	0	-1004	-1974	6.28	10.30	4	0.16	0.10	0.36	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	161	--	--	-28942	-7349	6660	0	-6342	-1905	6.28	10.30	3	0.23	0.16	0.59	0.00	0.00	19.2
1B	161	--	--	-28942	6626	6660	0	-6342	-1142	6.28	10.30	3	0.20	0.15	0.59	0.00	0.00	19.2
1C	161	--	--	-28942	-7349	-494	0	4113	-1905	6.28	10.30	4	0.18	0.16	0.55	0.00	0.00	19.2
1D	161	--	--	-28942	6626	-494	0	4113	-1142	6.28	10.30	4	0.15	0.15	0.49	0.00	0.00	19.2
1E	161	--	--	-28416	-7349	6660	0	-6342	-1905	6.28	10.30	3	0.23	0.17	0.59	0.00	0.00	19.2
1F	161	--	--	-28416	6626	6660	0	-6342	-1142	6.28	10.30	3	0.20	0.15	0.59	0.00	0.00	19.2
1G	161	--	--	-28416	-7349	-494	0	4113	-1905	6.28	10.30	4	0.18	0.17	0.55	0.00	0.00	19.2
1H	161	--	--	-28416	6626	-494	0	4113	-1142	6.28	10.30	4	0.15	0.15	0.50	0.00	0.00	19.2
1I	161	--	--	-29116	-5463	9533	0	-10396	-2119	6.28	10.30	3	0.36	0.20	0.84	0.00	0.00	19.2
1J	161	--	--	-29116	4740	9533	0	-10396	-928	6.28	10.30	3	0.31	0.20	0.84	0.00	0.00	19.2
1K	161	--	--	-29116	-5463	-3367	0	8167	-2119	6.28	10.30	3	0.29	0.12	0.41	0.00	0.00	19.2
1L	161	--	--	-29116	4740	-3367	0	8167	-928	6.28	10.30	3	0.24	0.11	0.35	0.00	0.00	19.2
1M	161	--	--	-28242	-5463	9533	0	-10396	-2119	6.28	10.30	3	0.36	0.20	0.85	0.00	0.00	19.2
1N	161	--	--	-28242	4740	9533	0	-10396	-928	6.28	10.30	3	0.31	0.20	0.85	0.00	0.00	19.2
1O	161	--	--	-28242	-5463	-3367	0	8167	-2119	6.28	10.30	3	0.29	0.12	0.41	0.00	0.00	19.2
1P	161	--	--	-28242	4740	-3367	0	8167	-928	6.28	10.30	3	0.24	0.11	0.36	0.00	0.00	19.2
2	161	--	--	-41335	-480	3995	0	17	-2008	6.28	10.30	5	0.16	0.08	0.31	0.00	0.00	19.2
7	161	--	--	-41315	1390	4746	0	-2095	-1633	6.28	10.30	4	0.16	0.10	0.36	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	184	--	--	-28839	-7349	6660	0	-7947	-3603	8.29	10.30	3	0.32	0.16	0.59	0.00	0.00	12.8
1B	184	--	--	-28839	6626	6660	0	-7947	389	8.29	10.30	3	0.20	0.15	0.59	0.00	0.00	12.8
1C	184	--	--	-28839	-7349	-494	0	4300	-3603	8.29	10.30	3	0.24	0.16	0.55	0.00	0.00	12.8
1D	184	--	--	-28839	6626	-494	0	4300	389	8.29	10.30	4	0.13	0.15	0.49	0.00	0.00	12.8
1E	184	--	--	-28313	-7349	6660	0	-7947	-3603	8.29	10.30	3	0.32	0.17	0.59	0.00	0.00	12.8
1F	184	--	--	-28313	6626	6660	0	-7947	389	8.29	10.30	3	0.20	0.15	0.59	0.00	0.00	12.8
1G	184	--	--	-28313	-7349	-494	0	4300	-3603	8.29	10.30	3	0.24	0.17	0.55	0.00	0.00	12.8
1H	184	--	--	-28313	6626	-494	0	4300	389	8.29	10.30	4	0.13	0.15	0.50	0.00	0.00	12.8
1I	184	--	--	-29013	-5463	9533	0	-12613	-3391	8.29	10.30	3	0.43	0.20	0.84	0.00	0.00	12.8
1J	184	--	--	-29013	4740	9533	0	-12613	178	8.29	10.30	3	0.33	0.20	0.84	0.00	0.00	12.8
1K	184	--	--	-29013	-5463	-3367	0	8965	-3391	8.29	10.30	3	0.33	0.12	0.41	0.00	0.00	12.8
1L	184	--	--	-29013	4740	-3367	0	8965	178	8.29	10.30	3	0.22	0.11	0.35	0.00	0.00	12.8
1M	184	--	--	-28139	-5463	9533	0	-12613	-3391	8.29	10.30	3	0.43	0.20	0.85	0.00	0.00	12.8
1N	184	--	--	-28139	4740	9533	0	-12613	178	8.29	10.30	3	0.33	0.20	0.85	0.00	0.00	12.8
1O	184	--	--	-28139	-5463	-3367	0	8965	-3391	8.29	10.30	3	0.34	0.12	0.41	0.00	0.00	12.8
1P	184	--	--	-28139	4740	-3367	0	8965	178	8.29	10.30	3	0.22	0.11	0.36	0.00	0.00	12.8
2	184	--	--	-41200	-480	3995	0	-901	-2118	8.29	10.30	4	0.16	0.08	0.29	0.00	0.00	12.8
7	184	--	--	-41180	1206	4746	0	-3187	-1334	8.29	10.30	4	0.16	0.10	0.36	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	207	--	--	-28736	-7349	6660	0	-9552	-5300	8.29	10.30	3	0.45	0.16	0.59	0.00	0.00	12.8
1B	207	--	--	-28736	6626	6660	0	-9552	1921	8.29	10.30	3	0.29	0.15	0.59	0.00	0.00	12.8
1C	207	--	--	-28736	-7349	-494	0	4486	-5300	8.29	10.30	3	0.33	0.16	0.61	0.00	0.00	12.8
1D	207	--	--	-28736	6626	-494	0	4486	1921	8.29	10.30	4	0.18	0.15	0.49	0.00	0.00	12.8
1E	207	--	--	-28210	-7349	6660	0	-9552	-5300	8.29	10.30	3	0.45	0.17	0.59	0.00	0.00	12.8
1F	207	--	--	-28210	6626	6660	0	-9552	1921	8.29	10.30	3	0.29	0.15	0.59	0.00	0.00	12.8
1G	207	--	--	-28210	-7349	-494	0	4486	-5300	8.29	10.30	3	0.33	0.17	0.62	0.00	0.00	12.8
1H	207	--	--	-28210	6626	-494	0	4486	1921	8.29	10.30	4	0.17	0.15	0.50	0.00	0.00	12.8
1I	207	--	--	-28910	-5463	9533	0	-14829	-4663	8.29	10.30	3	0.55	0.20	0.84	0.00	0.00	12.8
1J	207	--	--	-28910	4740	9533	0	-14829	1284	8.29	10.30	3	0.42	0.20	0.84	0.00	0.00	12.8
1K	207	--	--	-28910	-5463	-3367	0	9764	-4663	8.29	10.30	3	0.42	0.12	0.41	0.00	0.00	12.8
1L	207	--	--	-28910	4740	-3367	0	9764	1284	8.29	10.30	3	0.27	0.11	0.35	0.00	0.00	12.8
1M	207	--	--	-28036	-5463	9533	0	-14829	-4663	8.29	10.30	3	0.56	0.20	0.85	0.00	0.00	12.8
1N	207	--	--	-28036	4740	9533	0	-14829	1284	8.29	10.30	3	0.42	0.20	0.85	0.00	0.00	12.8
1O	207	--	--	-28036	-5463	-3367	0	9764	-4663	8.29	10.30	3	0.42	0.12	0.41	0.00	0.00	12.8
1P	207	--	--	-28036	4740	-3367	0	9764	1284	8.29	10.30	3	0.27	0.11	0.36	0.00	0.00	12.8

2	207	--	--	-41065	-480	3995	0	-1820	-2229	8.29	10.30	4	0.17	0.08	0.29	0.00	0.00	12.8
7	207	--	--	-41045	1023	4746	0	-4278	-1078	8.29	10.30	4	0.17	0.10	0.36	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
 Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	230	--	--	-28633	-7349	6660	0	-11157	-6998	8.29	10.30	3	0.58	0.17	0.59	0.00	0.00	12.8
1B	230	--	--	-28633	6626	6660	0	-11157	3452	8.29	10.30	3	0.40	0.15	0.59	0.00	0.00	12.8
1C	230	--	--	-28633	-7349	-494	0	4673	-6998	8.29	10.30	3	0.43	0.17	0.62	0.00	0.00	12.8
1D	230	--	--	-28633	6626	-494	0	4673	3452	8.29	10.30	3	0.24	0.15	0.49	0.00	0.00	12.8
1E	230	--	--	-28107	-7349	6660	0	-11157	-6998	8.29	10.30	3	0.58	0.17	0.59	0.00	0.00	12.8
1F	230	--	--	-28107	6626	6660	0	-11157	3452	8.29	10.30	3	0.40	0.15	0.59	0.00	0.00	12.8
1G	230	--	--	-28107	-7349	-494	0	4673	-6998	8.29	10.30	3	0.43	0.17	0.62	0.00	0.00	12.8
1H	230	--	--	-28107	6626	-494	0	4673	3452	8.29	10.30	3	0.24	0.15	0.50	0.00	0.00	12.8
1I	230	--	--	-28807	-5463	9533	0	-17046	-5936	8.29	10.30	3	0.68	0.20	0.84	0.00	0.00	12.8
1J	230	--	--	-28807	4740	9533	0	-17046	2390	8.29	10.30	3	0.53	0.20	0.84	0.00	0.00	12.8
1K	230	--	--	-28807	-5463	-3367	0	10562	-5936	8.29	10.30	3	0.50	0.12	0.41	0.00	0.00	12.8
1L	230	--	--	-28807	4740	-3367	0	10562	2390	8.29	10.30	3	0.33	0.11	0.35	0.00	0.00	12.8
1M	230	--	--	-27933	-5463	9533	0	-17046	-5936	8.29	10.30	3	0.68	0.20	0.85	0.00	0.00	12.8
1N	230	--	--	-27933	4740	9533	0	-17046	2390	8.29	10.30	3	0.53	0.20	0.85	0.00	0.00	12.8
1O	230	--	--	-27933	-5463	-3367	0	10562	-5936	8.29	10.30	3	0.51	0.12	0.41	0.00	0.00	12.8
1P	230	--	--	-27933	4740	-3367	0	10562	2390	8.29	10.30	3	0.33	0.11	0.36	0.00	0.00	12.8
2	230	--	--	-40930	-480	3995	0	-2739	-2339	8.29	10.30	4	0.18	0.08	0.31	0.00	0.00	12.8
7	230	--	--	-40910	840	4746	0	-5370	-864	8.29	10.30	4	0.18	0.10	0.36	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
 Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

#### VERIFICA NODO IN TESTA AL PILASTRO, NODO NUM. 150 NON CONFINATO $\gamma_{Rd}$ : 1.100

##### PROGETTAZIONE IN CAPACITA'

Asse loc. pilastro y nodo: --

Asse loc. pilastro z nodo INTERNO: As2(inf)= 11.44, As1(sup)= 10.30, H<sub>jw</sub>= 63.0 cm, b<sub>j</sub>= 45.0 cm, h<sub>jc</sub>= 53.0 cm

FxMin,inf	FxMin,sup	FxMax,sup	FySup	FzSup	Vjbdy	Vjbdz	Vres,y	Vres,z	I.R.compr.	Ashy	Ashz	PASSO	Nota
kg					kg		kg			cmq		cm	
--													
-27933	1	-0	0	0	--	95239	--	208705	0.46	--	23.91	6.89	

ASTA NUM. 6 NI 15 NF 114 SEZ. Rp B= 0.600 H= 0.300 (pilastro)

PIL. NUM. 15

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	αMy	αMz	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST/ AANT	AINF/ ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	--																	
	cm				kg			kg*m			cmq		Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	--	--	-22287	-1472	4641	0	16421	7479	8.29	10.30	3	0.77	0.10	0.45	0.00	0.00	12.8
1B	0	--	--	-22287	3048	4641	0	16421	-9661	8.29	10.30	3	0.89	0.10	0.45	0.00	0.00	12.8
1C	0	--	--	-22287	-1472	183	0	-5019	7479	8.29	10.30	3	0.50	0.03	0.13	0.00	0.00	12.8
1D	0	--	--	-22287	3048	183	0	-5019	-9661	8.29	10.30	3	0.66	0.07	0.27	0.00	0.00	12.8
1E	0	--	--	-19273	-1472	4641	0	16421	7479	8.29	10.30	3	0.78	0.10	0.47	0.00	0.00	12.8
1F	0	--	--	-19273	3048	4641	0	16421	-9661	8.29	10.30	3	0.91	0.10	0.43	0.00	0.00	12.8
1G	0	--	--	-19273	-1472	183	0	-5019	7479	8.29	10.30	3	0.52	0.03	0.14	0.00	0.00	12.8
1H	0	--	--	-19273	3048	183	0	-5019	-9661	8.29	10.30	3	0.68	0.07	0.28	0.00	0.00	12.8
1I	0	--	--	-23200	-540	6013	0	19952	3768	8.29	10.30	3	0.70	0.13	0.57	0.00	0.00	12.8
1J	0	--	--	-23200	2115	6013	0	19952	-6847	8.29	10.30	3	0.82	0.13	0.57	0.00	0.00	12.8
1K	0	--	--	-23200	-540	-1189	0	-8683	3768	8.29	10.30	3	0.36	0.03	0.11	0.00	0.00	12.8
1L	0	--	--	-23200	2115	-1189	0	-8683	-6847	8.29	10.30	3	0.53	0.05	0.17	0.00	0.00	12.8
1M	0	--	--	-18360	-540	6013	0	19952	3768	8.29	10.30	3	0.72	0.13	0.61	0.00	0.00	12.8
1N	0	--	--	-18360	2115	6013	0	19952	-6847	8.29	10.30	3	0.85	0.13	0.61	0.00	0.00	12.8
1O	0	--	--	-18360	-540	-1189	0	-8683	3768	8.29	10.30	3	0.37	0.03	0.12	0.00	0.00	12.8
1P	0	--	--	-18360	2115	-1189	0	-8683	-6847	8.29	10.30	3	0.55	0.05	0.18	0.00	0.00	12.8
2	0	--	--	-28860	1031	1259	0	1652	-1424	8.29	10.30	4	0.12	0.03	0.11	0.00	0.00	12.8
7	0	--	--	-29360	3571	3337	0	5067	-6287	8.29	10.30	3	0.40	0.08	0.30	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
 Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	61	--	--	-22014	-1472	4641	0	8845	6589	8.29	10.30	3	0.52	0.10	0.45	0.00	0.00	12.8
1B	61	--	--	-22014	3048	4641	0	8845	-7817	8.29	10.30	3	0.59	0.10	0.45	0.00	0.00	12.8
1C	61	--	--	-22014	-1472	183	0	-4021	6589	8.29	10.30	3	0.42	0.03	0.13	0.00	0.00	12.8
1D	61	--	--	-22014	3048	183	0	-4021	-7817	8.29	10.30	3	0.51	0.07	0.28	0.00	0.00	12.8
1E	61	--	--	-19000	-1472	4641	0	8845	6589	8.29	10.30	3	0.53	0.10	0.47	0.00	0.00	12.8
1F	61	--	--	-19000	3048	4641	0	8845	-7817	8.29	10.30	3	0.61	0.10	0.47	0.00	0.00	12.8
1G	61	--	--	-19000	-1472	183	0	-4021	6589	8.29	10.30	3	0.44	0.03	0.14	0.00	0.00	12.8
1H	61	--	--	-19000	3048	183	0	-4021	-7817	8.29	10.30	3	0.53	0.07	0.29	0.00	0.00	12.8
1I	61	--	--	-22927	-540	6013	0	12787	3441	8.29	10.30	3	0.45	0.13	0.57	0.00	0.00	12.8
1J	61	--	--	-22927	2115	6013	0	12787	-4670	8.29	10.30	3	0.52	0.13	0.57	0.00	0.00	12.8
1K	61	--	--	-22927	-540	-1189	0	-7963	3441	8.29	10.30	3	0.32	0.03	0.11	0.00	0.00	12.8
1L	61	--	--	-22927	2115	-1189	0	-7963	-4670	8.29	10.30	3	0.39	0.05	0.17	0.00	0.00	12.8
1M	61	--	--	-18087	-540	6013	0	12787	3441	8.29	10.30	3	0.47	0.13	0.61	0.00	0.00	12.8
1N	61	--	--	-18087	2115	6013	0	12787	-4670	8.29	10.30	3	0.53	0.13	0.61	0.00	0.00	12.8
1O	61	--	--	-18087	-540	-1189	0	-7963	3441	8.29	10.30	3	0.34	0.03	0.12	0.00	0.00	12.8
1P	61	--	--	-18087	2115	-1189	0	-7963	-4670	8.29	10.30	3	0.40	0.05	0.18	0.00	0.00	12.8

2	61	--	--	-28506	1031	1537	0	806	-800	8.29	10.30	4	0.09	0.03	0.14	0.00	0.00	12.8
7	61	--	--	-29006	3272	3337	0	3048	-4217	8.29	10.30	3	0.25	0.07	0.28	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	121	--	--	-21741	-1472	4641	0	6037	5698	6.28	10.30	3	0.44	0.10	0.45	0.00	0.00	19.2
1B	121	--	--	-21741	3048	4641	0	6037	-5974	6.28	10.30	3	0.46	0.10	0.45	0.00	0.00	19.2
1C	121	--	--	-21741	-1472	183	0	-4132	5698	6.28	10.30	3	0.39	0.03	0.13	0.00	0.00	19.2
1D	121	--	--	-21741	3048	183	0	-4132	-5974	6.28	10.30	3	0.41	0.07	0.28	0.00	0.00	19.2
1E	121	--	--	-18727	-1472	4641	0	6037	5698	6.28	10.30	3	0.45	0.10	0.47	0.00	0.00	19.2
1F	121	--	--	-18727	3048	4641	0	6037	-5974	6.28	10.30	3	0.47	0.10	0.47	0.00	0.00	19.2
1G	121	--	--	-18727	-1472	183	0	-4132	5698	6.28	10.30	3	0.41	0.03	0.14	0.00	0.00	19.2
1H	121	--	--	-18727	3048	183	0	-4132	-5974	6.28	10.30	3	0.43	0.07	0.29	0.00	0.00	19.2
1I	121	--	--	-22654	-540	6013	0	9149	3115	6.28	10.30	3	0.38	0.13	0.58	0.00	0.00	19.2
1J	121	--	--	-22654	2115	6013	0	9149	-3390	6.28	10.30	3	0.40	0.13	0.58	0.00	0.00	19.2
1K	121	--	--	-22654	-540	-1189	0	-7244	3115	6.28	10.30	3	0.32	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2
1L	121	--	--	-22654	2115	-1189	0	-7244	-3390	6.28	10.30	3	0.34	0.05	0.17	0.00	0.00	19.2
1M	121	--	--	-17814	-540	6013	0	9149	3115	6.28	10.30	3	0.40	0.13	0.62	0.00	0.00	19.2
1N	121	--	--	-17814	2115	6013	0	9149	-3390	6.28	10.30	3	0.41	0.13	0.62	0.00	0.00	19.2
1O	121	--	--	-17814	-540	-1189	0	-7244	3115	6.28	10.30	3	0.34	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2
1P	121	--	--	-17814	2115	-1189	0	-7244	-3390	6.28	10.30	3	0.35	0.05	0.18	0.00	0.00	19.2
2	121	--	--	-28152	1031	1816	0	-209	-177	6.28	10.30	6	0.09	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
7	121	--	--	-28652	2973	3337	0	1030	-2328	6.28	10.30	4	0.15	0.07	0.30	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	182	--	--	-21468	-1472	4641	0	3230	4807	6.28	10.30	3	0.31	0.10	0.45	0.00	0.00	19.2
1B	182	--	--	-21468	3048	4641	0	3230	-4130	6.28	10.30	3	0.27	0.10	0.45	0.00	0.00	19.2
1C	182	--	--	-21468	-1472	183	0	-4243	4807	6.28	10.30	3	0.34	0.03	0.13	0.00	0.00	19.2
1D	182	--	--	-21468	3048	183	0	-4243	-4130	6.28	10.30	3	0.30	0.07	0.24	0.00	0.00	19.2
1E	182	--	--	-18454	-1472	4641	0	3230	4807	6.28	10.30	3	0.32	0.10	0.47	0.00	0.00	19.2
1F	182	--	--	-18454	3048	4641	0	3230	-4130	6.28	10.30	3	0.28	0.10	0.47	0.00	0.00	19.2
1G	182	--	--	-18454	-1472	183	0	-4243	4807	6.28	10.30	3	0.35	0.03	0.14	0.00	0.00	19.2
1H	182	--	--	-18454	3048	183	0	-4243	-4130	6.28	10.30	3	0.31	0.07	0.25	0.00	0.00	19.2
1I	182	--	--	-22381	-540	6013	0	5512	2788	6.28	10.30	3	0.26	0.13	0.58	0.00	0.00	19.2
1J	182	--	--	-22381	2115	6013	0	5512	-2111	6.28	10.30	3	0.22	0.13	0.58	0.00	0.00	19.2
1K	182	--	--	-22381	-540	-1189	0	-6524	2788	6.28	10.30	3	0.28	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2
1L	182	--	--	-22381	2115	-1189	0	-6524	-2111	6.28	10.30	3	0.25	0.05	0.17	0.00	0.00	19.2
1M	182	--	--	-17541	-540	6013	0	5512	2788	6.28	10.30	3	0.27	0.13	0.62	0.00	0.00	19.2
1N	182	--	--	-17541	2115	6013	0	5512	-2111	6.28	10.30	3	0.23	0.13	0.62	0.00	0.00	19.2
1O	182	--	--	-17541	-540	-1189	0	-6524	2788	6.28	10.30	3	0.30	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2
1P	182	--	--	-17541	2115	-1189	0	-6524	-2111	6.28	10.30	3	0.26	0.05	0.18	0.00	0.00	19.2
2	182	--	--	-27798	1031	2094	0	-1392	447	6.28	10.30	4	0.09	0.04	0.19	0.00	0.00	19.2
7	182	--	--	-28298	2674	3337	0	-989	-619	6.28	10.30	4	0.09	0.07	0.30	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	242	--	--	-21195	-1472	4641	0	423	3917	6.28	10.30	3	0.20	0.10	0.45	0.00	0.00	19.2
1B	242	--	--	-21195	3048	4641	0	423	-2286	6.28	10.30	4	0.13	0.10	0.45	0.00	0.00	19.2
1C	242	--	--	-21195	-1472	183	0	-4354	3917	6.28	10.30	3	0.29	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2
1D	242	--	--	-21195	3048	183	0	-4354	-2286	6.28	10.30	3	0.20	0.07	0.25	0.00	0.00	19.2
1E	242	--	--	-18181	-1472	4641	0	423	3917	6.28	10.30	3	0.21	0.10	0.47	0.00	0.00	19.2
1F	242	--	--	-18181	3048	4641	0	423	-2286	6.28	10.30	4	0.12	0.10	0.47	0.00	0.00	19.2
1G	242	--	--	-18181	-1472	183	0	-4354	3917	6.28	10.30	3	0.30	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2
1H	242	--	--	-18181	3048	183	0	-4354	-2286	6.28	10.30	3	0.20	0.07	0.25	0.00	0.00	19.2
1I	242	--	--	-22108	-540	6013	0	1874	2462	6.28	10.30	3	0.15	0.13	0.58	0.00	0.00	19.2
1J	242	--	--	-22108	2115	6013	0	1874	-831	6.28	10.30	4	0.10	0.13	0.58	0.00	0.00	19.2
1K	242	--	--	-22108	-540	-1189	0	-5805	2462	6.28	10.30	3	0.25	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2
1L	242	--	--	-22108	2115	-1189	0	-5805	-831	6.28	10.30	3	0.18	0.05	0.17	0.00	0.00	19.2
1M	242	--	--	-17268	-540	6013	0	1874	2462	6.28	10.30	3	0.15	0.13	0.62	0.00	0.00	19.2
1N	242	--	--	-17268	2115	6013	0	1874	-831	6.28	10.30	4	0.09	0.13	0.62	0.00	0.00	19.2
1O	242	--	--	-17268	-540	-1189	0	-5805	2462	6.28	10.30	3	0.26	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2
1P	242	--	--	-17268	2115	-1189	0	-5805	-831	6.28	10.30	3	0.18	0.05	0.18	0.00	0.00	19.2
2	242	--	--	-27444	1031	2373	0	-2744	1070	6.28	10.30	4	0.13	0.05	0.21	0.00	0.00	19.2
7	242	--	--	-27944	2375	3337	0	-3008	908	6.28	10.30	4	0.13	0.07	0.30	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	303	--	--	-20922	-1472	4641	0	-2384	3026	6.28	10.30	3	0.19	0.10	0.45	0.00	0.00	19.2
1B	303	--	--	-20922	3048	4641	0	-2384	-442	6.28	10.30	4	0.09	0.10	0.45	0.00	0.00	19.2
1C	303	--	--	-20922	-1472	183	0	-4465	3026	6.28	10.30	3	0.24	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2
1D	303	--	--	-20922	3048	183	0	-4465	-442	6.28	10.30	3	0.13	0.07	0.25	0.00	0.00	19.2
1E	303	--	--	-17908	-1472	4641	0	-2384	3026	6.28	10.30	3	0.19	0.10	0.47	0.00	0.00	19.2
1F	303	--	--	-17908	3048	4641	0	-2384	-442	6.28	10.30	4	0.09	0.10	0.47	0.00	0.00	19.2
1G	303	--	--	-17908	-1472	183	0	-4465	3026	6.28	10.30	3	0.25	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2
1H	303	--	--	-17908	3048	183	0	-4465	-442	6.28	10.30	3	0.13	0.07	0.25	0.00	0.00	19.2
1I	303	--	--	-21835	-540	6013	0	-1764	2135	6.28	10.30	4	0.14	0.13	0.58	0.00	0.00	19.2
1J	303	--	--	-21835	2115	6013	0	-1764	449	6.28	10.30	4	0.08	0.13	0.58	0.00	0.00	19.2
1K	303	--	--	-21835	-540	-1189	0	-5085	2135	6.28	10.30	3	0.21	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2
1L	303	--	--	-21835	2115	-1189	0	-5085	449	6.28	10.30	3	0.15	0.05	0.17	0.00	0.00	19.2
1M	303	--	--	-16995	-540	6013	0	-1764	2135	6.28	10.30	3	0.14	0.13	0.62	0.00	0.00	19.2
1N	303	--	--	-16995	2115	6013	0	-1764	449	6.28	10.30	4	0.07	0.13	0.62	0.00	0.00	19.2
1O	303	--	--	-16995	-540	-1189	0	-5085	2135	6.28	10.30	3	0.22	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2
1P	303	--	--	-16995	2115	-1189	0	-5085	449	6.28	10.30	3	0.15	0.05	0.18	0.00	0.00	19.2
2	303	--	--	-27090	1031	2651	0	-4264	1694	6.28	10.30	4	0.17	0.06	0.24	0.00	0.00	19.2
7	303	--	--	-27590	2076	3337	0	-5027	2255	6.28	10.30	3	0.21	0.07	0.30	0.00	0.00	19.2

1B	363	--	--	-20649	3048	4641	0	-5192	1402	6.28	10.30	3	0.18	0.10	0.46	0.00	0.00	19.2
1C	363	--	--	-20649	-1472	183	0	-4576	2135	6.28	10.30	3	0.20	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2
1D	363	--	--	-20649	3048	183	0	-4576	1402	6.28	10.30	3	0.17	0.07	0.25	0.00	0.00	19.2
1E	363	--	--	-17635	-1472	4641	0	-5192	2135	6.28	10.30	3	0.22	0.10	0.48	0.00	0.00	19.2
1F	363	--	--	-17635	3048	4641	0	-5192	1402	6.28	10.30	3	0.19	0.10	0.48	0.00	0.00	19.2
1G	363	--	--	-17635	-1472	183	0	-4576	2135	6.28	10.30	3	0.20	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2
1H	363	--	--	-17635	3048	183	0	-4576	1402	6.28	10.30	3	0.17	0.07	0.26	0.00	0.00	19.2
1I	363	--	--	-21562	-540	6013	0	-5402	1809	6.28	10.30	3	0.21	0.13	0.58	0.00	0.00	19.2
1J	363	--	--	-21562	2115	6013	0	-5402	1728	6.28	10.30	3	0.20	0.13	0.58	0.00	0.00	19.2
1K	363	--	--	-21562	-540	-1189	0	-4366	1809	6.28	10.30	3	0.18	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2
1L	363	--	--	-21562	2115	-1189	0	-4366	1728	6.28	10.30	3	0.18	0.05	0.17	0.00	0.00	19.2
1M	363	--	--	-16722	-540	6013	0	-5402	1809	6.28	10.30	3	0.21	0.13	0.63	0.00	0.00	19.2
1N	363	--	--	-16722	2115	6013	0	-5402	1728	6.28	10.30	3	0.21	0.13	0.63	0.00	0.00	19.2
1O	363	--	--	-16722	-540	-1189	0	-4366	1809	6.28	10.30	3	0.18	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2
1P	363	--	--	-16722	2115	-1189	0	-4366	1728	6.28	10.30	3	0.18	0.05	0.18	0.00	0.00	19.2
2	363	--	--	-26736	1031	2929	0	-5952	2318	6.28	10.30	3	0.24	0.06	0.27	0.00	0.00	19.2
7	363	--	--	-27236	1777	3337	0	-7045	3420	6.28	10.30	3	0.32	0.07	0.30	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	424	--	--	-20376	-1472	4641	0	-7999	1245	6.28	10.30	3	0.26	0.10	0.46	0.00	0.00	19.2
1B	424	--	--	-20376	3048	4641	0	-7999	3246	6.28	10.30	3	0.36	0.10	0.46	0.00	0.00	19.2
1C	424	--	--	-20376	-1472	183	0	-4686	1245	6.28	10.30	3	0.16	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2
1D	424	--	--	-20376	3048	183	0	-4686	3246	6.28	10.30	3	0.26	0.07	0.25	0.00	0.00	19.2
1E	424	--	--	-17362	-1472	4641	0	-7999	1245	6.28	10.30	3	0.28	0.10	0.48	0.00	0.00	19.2
1F	424	--	--	-17362	3048	4641	0	-7999	3246	6.28	10.30	3	0.37	0.10	0.48	0.00	0.00	19.2
1G	424	--	--	-17362	-1472	183	0	-4686	1245	6.28	10.30	3	0.17	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2
1H	424	--	--	-17362	3048	183	0	-4686	3246	6.28	10.30	3	0.27	0.07	0.26	0.00	0.00	19.2
1I	424	--	--	-21289	-540	6013	0	-9039	1482	6.28	10.30	3	0.31	0.13	0.59	0.00	0.00	19.2
1J	424	--	--	-21289	2115	6013	0	-9039	3008	6.28	10.30	3	0.38	0.13	0.59	0.00	0.00	19.2
1K	424	--	--	-21289	-540	-1189	0	-3646	1482	6.28	10.30	3	0.15	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2
1L	424	--	--	-21289	2115	-1189	0	-3646	3008	6.28	10.30	3	0.22	0.05	0.17	0.00	0.00	19.2
1M	424	--	--	-16449	-540	6013	0	-9039	1482	6.28	10.30	3	0.33	0.13	0.63	0.00	0.00	19.2
1N	424	--	--	-16449	2115	6013	0	-9039	3008	6.28	10.30	3	0.39	0.13	0.63	0.00	0.00	19.2
1O	424	--	--	-16449	-540	-1189	0	-3646	1482	6.28	10.30	3	0.15	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2
1P	424	--	--	-16449	2115	-1189	0	-3646	3008	6.28	10.30	3	0.23	0.05	0.18	0.00	0.00	19.2
2	424	--	--	-26382	1031	3208	0	-7809	2941	6.28	10.30	3	0.32	0.07	0.29	0.00	0.00	19.2
7	424	--	--	-26882	1478	3337	0	-9064	4405	6.28	10.30	3	0.44	0.07	0.30	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	484	--	--	-20103	-1472	4641	0	-10806	354	6.28	10.30	3	0.35	0.10	0.46	0.00	0.00	19.2
1B	484	--	--	-20103	3048	4641	0	-10806	5090	6.28	10.30	3	0.55	0.10	0.46	0.00	0.00	19.2
1C	484	--	--	-20103	-1472	183	0	-4797	354	6.28	10.30	3	0.14	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2
1D	484	--	--	-20103	3048	183	0	-4797	5090	6.28	10.30	3	0.38	0.07	0.28	0.00	0.00	19.2
1E	484	--	--	-17089	-1472	4641	0	-10806	354	6.28	10.30	3	0.36	0.10	0.48	0.00	0.00	19.2
1F	484	--	--	-17089	3048	4641	0	-10806	5090	6.28	10.30	3	0.56	0.10	0.48	0.00	0.00	19.2
1G	484	--	--	-17089	-1472	183	0	-4797	354	6.28	10.30	3	0.14	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2
1H	484	--	--	-17089	3048	183	0	-4797	5090	6.28	10.30	3	0.39	0.07	0.29	0.00	0.00	19.2
1I	484	--	--	-21016	-540	6013	0	-12677	1156	6.28	10.30	3	0.44	0.13	0.59	0.00	0.00	19.2
1J	484	--	--	-21016	2115	6013	0	-12677	4288	6.28	10.30	3	0.56	0.13	0.59	0.00	0.00	19.2
1K	484	--	--	-21016	-540	-1189	0	-2927	1156	6.28	10.30	4	0.12	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2
1L	484	--	--	-21016	2115	-1189	0	-2927	4288	6.28	10.30	3	0.27	0.05	0.19	0.00	0.00	19.2
1M	484	--	--	-16176	-540	6013	0	-12677	1156	6.28	10.30	3	0.47	0.13	0.63	0.00	0.00	19.2
1N	484	--	--	-16176	2115	6013	0	-12677	4288	6.28	10.30	3	0.59	0.13	0.63	0.00	0.00	19.2
1O	484	--	--	-16176	-540	-1189	0	-2927	1156	6.28	10.30	3	0.12	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2
1P	484	--	--	-16176	2115	-1189	0	-2927	4288	6.28	10.30	3	0.29	0.05	0.21	0.00	0.00	19.2
2	484	--	--	-26028	1031	3486	0	-9834	3565	6.28	10.30	3	0.42	0.07	0.32	0.00	0.00	19.2
7	484	--	--	-26528	1180	3337	0	-11083	5209	6.28	10.30	3	0.54	0.07	0.30	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	545	--	--	-19830	-1472	4641	0	-13614	-537	8.29	10.30	3	0.40	0.10	0.46	0.00	0.00	12.8
1B	545	--	--	-19830	3048	4641	0	-13614	6933	8.29	10.30	3	0.67	0.10	0.46	0.00	0.00	12.8
1C	545	--	--	-19830	-1472	183	0	-4908	-537	8.29	10.30	3	0.13	0.03	0.12	0.00	0.00	12.8
1D	545	--	--	-19830	3048	183	0	-4908	6933	8.29	10.30	3	0.47	0.07	0.28	0.00	0.00	12.8
1E	545	--	--	-16816	-1472	4641	0	-13614	-537	8.29	10.30	3	0.41	0.10	0.48	0.00	0.00	12.8
1F	545	--	--	-16816	3048	4641	0	-13614	6933	8.29	10.30	3	0.69	0.10	0.48	0.00	0.00	12.8
1G	545	--	--	-16816	-1472	183	0	-4908	-537	8.29	10.30	3	0.13	0.03	0.12	0.00	0.00	12.8
1H	545	--	--	-16816	3048	183	0	-4908	6933	8.29	10.30	3	0.49	0.07	0.29	0.00	0.00	12.8
1I	545	--	--	-20743	-540	6013	0	-16315	829	8.29	10.30	3	0.50	0.13	0.59	0.00	0.00	12.8
1J	545	--	--	-20743	2115	6013	0	-16315	5568	8.29	10.30	3	0.66	0.13	0.59	0.00	0.00	12.8
1K	545	--	--	-20743	-540	-1189	0	-2207	829	8.29	10.30	4	0.09	0.03	0.12	0.00	0.00	12.8
1L	545	--	--	-20743	2115	-1189	0	-2207	5568	8.29	10.30	3	0.33	0.05	0.19	0.00	0.00	12.8
1M	545	--	--	-15903	-540	6013	0	-16315	829	8.29	10.30	3	0.52	0.13	0.63	0.00	0.00	12.8
1N	545	--	--	-15903	2115	6013	0	-16315	5568	8.29	10.30	3	0.69	0.13	0.63	0.00	0.00	12.8
1O	545	--	--	-15903	-540	-1189	0	-2207	829	8.29	10.30	4	0.09	0.03	0.13	0.00	0.00	12.8
1P	545	--	--	-15903	2115	-1189	0	-2207	5568	8.29	10.30	3	0.35	0.05	0.21	0.00	0.00	12.8
2	545	--	--	-25674	1031	3765	0	-12028	4188	8.29	10.30	3	0.46	0.08	0.35	0.00	0.00	12.8
7	545	--	--	-26174	881	3337	0	-13101	5833	8.29	10.30	3	0.57	0.07	0.30	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	605	--	--	-19557	-1472	4641	0	-16421	-1427	8.29	10.30	3	0.52	0.10	0.46	0.00	0.00	12.8
1B	605	--	--	-19557	3048	4641	0	-16421	8777	8.29	10.30	3	0.85	0.10	0.46	0.00	0.00	12.8
1C	605	--	--	-19557	-1472	183	0	-5019	-1427	8.29	10.30	3	0.16	0.03	0.12	0.00	0.00	12.8
1D	605	--	--	-19557	3048	183	0	-5019	8777	8.29	10.30	3	0.61	0.07	0.28	0.00	0.00	12.8
1E	605	--	--	-16543	-1472	4641	0	-16421	-1427	8.29	10.30	3	0.53	0.10	0.48	0.00	0.00	12.8
1F	605	--	--	-16543	3048	4641	0	-16421	8777	8.29	10.30	3	0.87	0.10	0.48	0.00	0.00	12.8
1G	605	--	--	-16543	-1472	183	0	-5019	-1427	8.29	10.30	3	0.17	0.03	0.12	0.00	0.00	12.8

1H	605	--	--	-16543	3048	183	0	-5019	8777	8.29	10.30	3	0.63	0.07	0.29	0.00	0.00	12.8
1I	605	--	--	-20470	-540	6013	0	-19952	503	8.29	10.30	3	0.62	0.13	0.59	0.00	0.00	12.8
1J	605	--	--	-20470	2115	6013	0	-19952	6847	8.29	10.30	3	0.84	0.13	0.59	0.00	0.00	12.8
1K	605	--	--	-20470	-540	-1189	0	-1488	503	8.29	10.30	4	0.07	0.03	0.12	0.00	0.00	12.8
1L	605	--	--	-20470	2115	-1189	0	-1488	6847	8.29	10.30	3	0.41	0.05	0.19	0.00	0.00	12.8
1M	605	--	--	-15630	-540	6013	0	-19952	503	8.29	10.30	3	0.65	0.13	0.64	0.00	0.00	12.8
1N	605	--	--	-15630	2115	6013	0	-19952	6847	8.29	10.30	3	0.86	0.13	0.64	0.00	0.00	12.8
1O	605	--	--	-15630	-540	-1189	0	-1488	503	8.29	10.30	4	0.06	0.03	0.13	0.00	0.00	12.8
1P	605	--	--	-15630	2115	-1189	0	-1488	6847	8.29	10.30	3	0.44	0.05	0.21	0.00	0.00	12.8
2	605	--	--	-25320	1031	4043	0	-14390	4812	8.29	10.30	3	0.56	0.09	0.37	0.00	0.00	12.8
7	605	--	--	-25820	582	3337	0	-15120	6275	8.29	10.30	3	0.65	0.07	0.31	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
 Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

#### VERIFICA NODO IN TESTA AL PILASTRO, NODO NUM. 114 NON CONFINATO $\gamma_{Rd}$ : 1.100

##### PROGETTAZIONE IN CAPACITA'

Asse loc. pilastro y nodo ESTERNO: As2(inf)= 8.04, As1(sup)= 14.07, H<sub>jw</sub>= 28.0 cm, b<sub>j</sub>= 60.0 cm, h<sub>jc</sub>= 23.0 cm  
 Asse loc. pilastro z nodo ESTERNO: As2(inf)= 11.44, As1(sup)= 10.30, H<sub>jw</sub>= 63.0 cm, b<sub>j</sub>= 45.0 cm, h<sub>jc</sub>= 53.0 cm

FxMin,inf	FxMin,sup	FxMax,sup	FySup	FzSup	Vjbdy	Vjbdz	Vres,y	Vres,z	I.R.compr.	Ashy	Ashz	PASSO	Nota
kg					kg		kg		cmq		cm		
--													
-15630	1	-0	0	0	61658	45142	96608	166964	0.64	8.47	9.80	16.50	

ASTA NUM. 7 NI 13 NF 115 SEZ. Rp B= 0.600 H= 0.300 (pilastro)

PIL. NUM. 17

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	αMy	αMz	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST/ AANT	AINF/ ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm				kg			kg*m		cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	--	--	-22800	-1165	-388	0	5439	6377	8.29	10.30	3	0.43	0.03	0.10	0.00	0.00	12.8
1B	0	--	--	-22800	2772	-388	0	5439	-8657	8.29	10.30	3	0.59	0.06	0.25	0.00	0.00	12.8
1C	0	--	--	-22800	-1165	-4448	0	-15921	6377	8.29	10.30	3	0.69	0.10	0.42	0.00	0.00	12.8
1D	0	--	--	-22800	2772	-4448	0	-15921	-8657	8.29	10.30	3	0.82	0.10	0.42	0.00	0.00	12.8
1E	0	--	--	-18840	-1165	-388	0	5439	6377	8.29	10.30	3	0.44	0.03	0.11	0.00	0.00	12.8
1F	0	--	--	-18840	2772	-388	0	5439	-8657	8.29	10.30	3	0.61	0.06	0.26	0.00	0.00	12.8
1G	0	--	--	-18840	-1165	-4448	0	-15921	6377	8.29	10.30	3	0.71	0.10	0.45	0.00	0.00	12.8
1H	0	--	--	-18840	2772	-4448	0	-15921	-8657	8.29	10.30	3	0.84	0.10	0.45	0.00	0.00	12.8
1I	0	--	--	-23360	-456	1125	0	8390	3426	8.29	10.30	3	0.33	0.02	0.11	0.00	0.00	12.8
1J	0	--	--	-23360	2062	1125	0	8390	-6775	8.29	10.30	3	0.52	0.05	0.16	0.00	0.00	12.8
1K	0	--	--	-23360	-456	-5961	0	-19777	3426	8.29	10.30	3	0.68	0.13	0.56	0.00	0.00	12.8
1L	0	--	--	-23360	2062	-5961	0	-19777	-6775	8.29	10.30	3	0.81	0.13	0.56	0.00	0.00	12.8
1M	0	--	--	-18280	-456	1125	0	8390	3426	8.29	10.30	3	0.35	0.02	0.11	0.00	0.00	12.8
1N	0	--	--	-18280	2062	1125	0	8390	-6775	8.29	10.30	3	0.54	0.05	0.17	0.00	0.00	12.8
1O	0	--	--	-18280	-456	-5961	0	-19777	3426	8.29	10.30	3	0.70	0.13	0.61	0.00	0.00	12.8
1P	0	--	--	-18280	2062	-5961	0	-19777	-6775	8.29	10.30	3	0.84	0.13	0.61	0.00	0.00	12.8
2	0	--	--	-29630	990	-5800	0	-9959	-1236	8.29	10.30	3	0.27	0.12	0.51	0.00	0.00	12.8
7	0	--	--	-29520	3760	-3521	0	-5788	-6295	8.29	10.30	3	0.41	0.08	0.31	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
 Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	61	--	--	-22527	-1165	-388	0	3329	5671	8.29	10.30	3	0.34	0.03	0.10	0.00	0.00	12.8
1B	61	--	--	-22527	2772	-388	0	3329	-6979	8.29	10.30	3	0.44	0.06	0.25	0.00	0.00	12.8
1C	61	--	--	-22527	-1165	-4448	0	-8306	5671	8.29	10.30	3	0.45	0.10	0.43	0.00	0.00	12.8
1D	61	--	--	-22527	2772	-4448	0	-8306	-6979	8.29	10.30	3	0.53	0.10	0.43	0.00	0.00	12.8
1E	61	--	--	-18567	-1165	-388	0	3329	5671	8.29	10.30	3	0.36	0.03	0.11	0.00	0.00	12.8
1F	61	--	--	-18567	2772	-388	0	3329	-6979	8.29	10.30	3	0.46	0.06	0.26	0.00	0.00	12.8
1G	61	--	--	-18567	-1165	-4448	0	-8306	5671	8.29	10.30	3	0.47	0.10	0.45	0.00	0.00	12.8
1H	61	--	--	-18567	2772	-4448	0	-8306	-6979	8.29	10.30	3	0.55	0.10	0.45	0.00	0.00	12.8
1I	61	--	--	-23087	-456	1125	0	7709	3149	8.29	10.30	3	0.30	0.02	0.11	0.00	0.00	12.8
1J	61	--	--	-23087	2062	1125	0	7709	-4457	8.29	10.30	3	0.37	0.05	0.16	0.00	0.00	12.8
1K	61	--	--	-23087	-456	-5961	0	-12687	3149	8.29	10.30	3	0.44	0.13	0.57	0.00	0.00	12.8
1L	61	--	--	-23087	2062	-5961	0	-12687	-4457	8.29	10.30	3	0.50	0.13	0.57	0.00	0.00	12.8
1M	61	--	--	-18007	-456	1125	0	7709	3149	8.29	10.30	3	0.32	0.02	0.11	0.00	0.00	12.8
1N	61	--	--	-18007	2062	1125	0	7709	-4457	8.29	10.30	3	0.38	0.05	0.17	0.00	0.00	12.8
1O	61	--	--	-18007	-456	-5961	0	-12687	3149	8.29	10.30	3	0.46	0.13	0.61	0.00	0.00	12.8
1P	61	--	--	-18007	2062	-5961	0	-12687	-4457	8.29	10.30	3	0.52	0.13	0.61	0.00	0.00	12.8
2	61	--	--	-29276	990	-5522	0	-6534	-637	8.29	10.30	4	0.18	0.12	0.48	0.00	0.00	12.8
7	61	--	--	-29166	3415	-3521	0	-3657	-4125	8.29	10.30	3	0.26	0.08	0.29	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
 Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	121	--	--	-22254	-1165	-388	0	3563	4965	6.28	10.30	3	0.33	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2
1B	121	--	--	-22254	2772	-388	0	3563	-5302	6.28	10.30	3	0.35	0.06	0.25	0.00	0.00	19.2
1C	121	--	--	-22254	-1165	-4448	0	-5614	4965	6.28	10.30	3	0.38	0.10	0.43	0.00	0.00	19.2
1D	121	--	--	-22254	2772	-4448	0	-5614	-5302	6.28	10.30	3	0.40	0.10	0.43	0.00	0.00	19.2
1E	121	--	--	-18294	-1165	-388	0	3563	4965	6.28	10.30	3	0.34	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2
1F	121	--	--	-18294	2772	-388	0	3563	-5302	6.28	10.30	3	0.37	0.06	0.26	0.00	0.00	19.2
1G	121	--	--	-18294	-1165	-4448	0	-5614	4965	6.28	10.30	3	0.40	0.10	0.45	0.00	0.00	19.2

1H	121	--	--	-18294	2772	-4448	0	-5614	-5302	6.28	10.30	3	0.42	0.10	0.45	0.00	0.00	19.2
1I	121	--	--	-22814	-456	1125	0	7029	2873	6.28	10.30	3	0.30	0.02	0.11	0.00	0.00	19.2
1J	121	--	--	-22814	2062	1125	0	7029	-3209	6.28	10.30	3	0.32	0.05	0.16	0.00	0.00	19.2
1K	121	--	--	-22814	-456	-5961	0	-9080	2873	6.28	10.30	3	0.37	0.13	0.57	0.00	0.00	19.2
1L	121	--	--	-22814	2062	-5961	0	-9080	-3209	6.28	10.30	3	0.38	0.13	0.57	0.00	0.00	19.2
1M	121	--	--	-17734	-456	1125	0	7029	2873	6.28	10.30	3	0.32	0.02	0.12	0.00	0.00	19.2
1N	121	--	--	-17734	2062	1125	0	7029	-3209	6.28	10.30	3	0.34	0.05	0.17	0.00	0.00	19.2
1O	121	--	--	-17734	-456	-5961	0	-9080	2873	6.28	10.30	3	0.38	0.13	0.61	0.00	0.00	19.2
1P	121	--	--	-17734	2062	-5961	0	-9080	-3209	6.28	10.30	3	0.40	0.13	0.61	0.00	0.00	19.2
2	121	--	--	-28922	990	-5243	0	-3278	-39	6.28	10.30	4	0.12	0.11	0.46	0.00	0.00	19.2
7	121	--	--	-28812	3069	-3521	0	-1526	-2164	6.28	10.30	4	0.15	0.07	0.31	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	182	--	--	-21981	-1165	-388	0	3798	4260	6.28	10.30	3	0.29	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2
1B	182	--	--	-21981	2772	-388	0	3798	-3624	6.28	10.30	3	0.26	0.06	0.22	0.00	0.00	19.2
1C	182	--	--	-21981	-1165	-4448	0	-2922	4260	6.28	10.30	3	0.27	0.10	0.43	0.00	0.00	19.2
1D	182	--	--	-21981	2772	-4448	0	-2922	-3624	6.28	10.30	3	0.23	0.10	0.43	0.00	0.00	19.2
1E	182	--	--	-18021	-1165	-388	0	3798	4260	6.28	10.30	3	0.30	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2
1F	182	--	--	-18021	2772	-388	0	3798	-3624	6.28	10.30	3	0.26	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1G	182	--	--	-18021	-1165	-4448	0	-2922	4260	6.28	10.30	3	0.28	0.10	0.45	0.00	0.00	19.2
1H	182	--	--	-18021	2772	-4448	0	-2922	-3624	6.28	10.30	3	0.24	0.10	0.45	0.00	0.00	19.2
1I	182	--	--	-22541	-456	1125	0	6348	2597	6.28	10.30	3	0.27	0.02	0.11	0.00	0.00	19.2
1J	182	--	--	-22541	2062	1125	0	6348	-1961	6.28	10.30	3	0.24	0.05	0.16	0.00	0.00	19.2
1K	182	--	--	-22541	-456	-5961	0	-5473	2597	6.28	10.30	3	0.24	0.13	0.57	0.00	0.00	19.2
1L	182	--	--	-22541	2062	-5961	0	-5473	-1961	6.28	10.30	3	0.21	0.13	0.57	0.00	0.00	19.2
1M	182	--	--	-17461	-456	1125	0	6348	2597	6.28	10.30	3	0.28	0.02	0.12	0.00	0.00	19.2
1N	182	--	--	-17461	2062	1125	0	6348	-1961	6.28	10.30	3	0.25	0.05	0.17	0.00	0.00	19.2
1O	182	--	--	-17461	-456	-5961	0	-5473	2597	6.28	10.30	3	0.26	0.13	0.61	0.00	0.00	19.2
1P	182	--	--	-17461	2062	-5961	0	-5473	-1961	6.28	10.30	3	0.22	0.13	0.61	0.00	0.00	19.2
2	182	--	--	-28568	990	-4965	0	-190	560	6.28	10.30	6	0.09	0.10	0.44	0.00	0.00	19.2
7	182	--	--	-28458	2724	-3521	0	604	-412	6.28	10.30	6	0.09	0.07	0.31	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	242	--	--	-21708	-1165	-388	0	4032	3554	6.28	10.30	3	0.26	0.03	0.09	0.00	0.00	19.2
1B	242	--	--	-21708	2772	-388	0	4032	-1947	6.28	10.30	3	0.18	0.06	0.22	0.00	0.00	19.2
1C	242	--	--	-21708	-1165	-4448	0	-231	3554	6.28	10.30	3	0.18	0.10	0.43	0.00	0.00	19.2
1D	242	--	--	-21708	2772	-4448	0	-231	-1947	6.28	10.30	4	0.11	0.10	0.43	0.00	0.00	19.2
1E	242	--	--	-17748	-1165	-388	0	4032	3554	6.28	10.30	3	0.27	0.03	0.10	0.00	0.00	19.2
1F	242	--	--	-17748	2772	-388	0	4032	-1947	6.28	10.30	3	0.18	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1G	242	--	--	-17748	-1165	-4448	0	-231	3554	6.28	10.30	3	0.19	0.10	0.46	0.00	0.00	19.2
1H	242	--	--	-17748	2772	-4448	0	-231	-1947	6.28	10.30	4	0.11	0.10	0.46	0.00	0.00	19.2
1I	242	--	--	-22268	-456	1125	0	5667	2321	6.28	10.30	3	0.24	0.02	0.11	0.00	0.00	19.2
1J	242	--	--	-22268	2062	1125	0	5667	-713	6.28	10.30	3	0.17	0.05	0.16	0.00	0.00	19.2
1K	242	--	--	-22268	-456	-5961	0	-1866	2321	6.28	10.30	4	0.15	0.13	0.57	0.00	0.00	19.2
1L	242	--	--	-22268	2062	-5961	0	-1866	-713	6.28	10.30	4	0.09	0.13	0.57	0.00	0.00	19.2
1M	242	--	--	-17188	-456	1125	0	5667	2321	6.28	10.30	3	0.25	0.02	0.12	0.00	0.00	19.2
1N	242	--	--	-17188	2062	1125	0	5667	-713	6.28	10.30	3	0.17	0.05	0.17	0.00	0.00	19.2
1O	242	--	--	-17188	-456	-5961	0	-1866	2321	6.28	10.30	3	0.15	0.13	0.62	0.00	0.00	19.2
1P	242	--	--	-17188	2062	-5961	0	-1866	-713	6.28	10.30	4	0.08	0.13	0.62	0.00	0.00	19.2
2	242	--	--	-28214	990	-4687	0	2729	1158	6.28	10.30	4	0.13	0.10	0.42	0.00	0.00	19.2
7	242	--	--	-28104	2378	-3521	0	2735	1132	6.28	10.30	4	0.13	0.07	0.31	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	303	--	--	-21435	-1165	-388	0	4267	2849	6.28	10.30	3	0.23	0.03	0.09	0.00	0.00	19.2
1B	303	--	--	-21435	2772	-388	0	4267	-270	6.28	10.30	4	0.13	0.06	0.22	0.00	0.00	19.2
1C	303	--	--	-21435	-1165	-4448	0	2461	2849	6.28	10.30	3	0.18	0.10	0.43	0.00	0.00	19.2
1D	303	--	--	-21435	2772	-4448	0	2461	-270	6.28	10.30	4	0.09	0.10	0.43	0.00	0.00	19.2
1E	303	--	--	-17475	-1165	-388	0	4267	2849	6.28	10.30	3	0.23	0.03	0.10	0.00	0.00	19.2
1F	303	--	--	-17475	2772	-388	0	4267	-270	6.28	10.30	3	0.12	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1G	303	--	--	-17475	-1165	-4448	0	2461	2849	6.28	10.30	3	0.19	0.10	0.46	0.00	0.00	19.2
1H	303	--	--	-17475	2772	-4448	0	2461	-270	6.28	10.30	4	0.08	0.10	0.46	0.00	0.00	19.2
1I	303	--	--	-21995	-456	1125	0	4987	2044	6.28	10.30	3	0.21	0.02	0.11	0.00	0.00	19.2
1J	303	--	--	-21995	2062	1125	0	4987	535	6.28	10.30	3	0.15	0.05	0.16	0.00	0.00	19.2
1K	303	--	--	-21995	-456	-5961	0	1741	2044	6.28	10.30	4	0.13	0.13	0.58	0.00	0.00	19.2
1L	303	--	--	-21995	2062	-5961	0	1741	535	6.28	10.30	4	0.09	0.13	0.58	0.00	0.00	19.2
1M	303	--	--	-16915	-456	1125	0	4987	2044	6.28	10.30	3	0.21	0.02	0.12	0.00	0.00	19.2
1N	303	--	--	-16915	2062	1125	0	4987	535	6.28	10.30	3	0.15	0.05	0.17	0.00	0.00	19.2
1O	303	--	--	-16915	-456	-5961	0	1741	2044	6.28	10.30	3	0.13	0.13	0.62	0.00	0.00	19.2
1P	303	--	--	-16915	2062	-5961	0	1741	535	6.28	10.30	4	0.08	0.13	0.62	0.00	0.00	19.2
2	303	--	--	-27860	990	-4409	0	5481	1757	6.28	10.30	3	0.20	0.09	0.39	0.00	0.00	19.2
7	303	--	--	-27750	2033	-3521	0	4866	2466	6.28	10.30	3	0.22	0.07	0.32	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	363	--	--	-21162	-1165	-388	0	4501	2143	6.28	10.30	3	0.20	0.03	0.09	0.00	0.00	19.2
1B	363	--	--	-21162	2772	-388	0	4501	1408	6.28	10.30	3	0.17	0.06	0.22	0.00	0.00	19.2
1C	363	--	--	-21162	-1165	-4448	0	5153	2143	6.28	10.30	3	0.22	0.10	0.43	0.00	0.00	19.2
1D	363	--	--	-21162	2772	-4448	0	5153	1408	6.28	10.30	3	0.18	0.10	0.43	0.00	0.00	19.2
1E	363	--	--	-17202	-1165	-388	0	4501	2143	6.28	10.30	3	0.20	0.03	0.10	0.00	0.00	19.2
1F	363	--	--	-17202	2772	-388	0	4501	1408	6.28	10.30	3	0.17	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1G	363	--	--	-17202	-1165	-4448	0	5153	2143	6.28	10.30	3	0.22	0.10	0.46	0.00	0.00	19.2
1H	363	--	--	-17202	2772	-4448	0	5153	1408	6.28	10.30	3	0.19	0.10	0.46	0.00	0.00	19.2
1I	363	--	--	-21722	-456	1125	0	4306	1768	6.28	10.30	3	0.18	0.02	0.11	0.00	0.00	19.2
1J	363	--	--	-21722	2062	1125	0	4306	1783	6.28	10.30	3	0.18	0.05	0.17	0.00	0.00	19.2
1K	363	--	--	-21722	-456	-5961	0	5349	1768	6.28	10.30	3	0.20	0.13	0.58	0.00	0.00	19.2
1L	363	--	--	-21722	2062	-5961	0	5349	1783	6.28	10.30	3	0.20	0.13	0.58	0.00	0.00	19.2
1M	363	--	--	-16642	-456	1125	0	4306	1768	6.28	10.30	3	0.18	0.02	0.12	0.00	0.00	19.2
1N	363	--	--	-16642	2062	1125	0	4306	1783	6.28	10.30	3	0.18	0.05	0.17	0.00	0.00	19.2

1O	363	--	--	-16642	-456	-5961	0	5349	1768	6.28	10.30	3	0.21	0.13	0.62	0.00	0.00	19.2
1P	363	--	--	-16642	2062	-5961	0	5349	1783	6.28	10.30	3	0.21	0.13	0.62	0.00	0.00	19.2
2	363	--	--	-27506	990	-4130	0	8063	2356	6.28	10.30	3	0.30	0.09	0.37	0.00	0.00	19.2
7	363	--	--	-27396	1687	-3521	0	6997	3591	6.28	10.30	3	0.33	0.07	0.32	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	424	--	--	-20889	-1165	-388	0	4736	1437	6.28	10.30	3	0.17	0.03	0.09	0.00	0.00	19.2
1B	424	--	--	-20889	2772	-388	0	4736	3085	6.28	10.30	3	0.25	0.06	0.22	0.00	0.00	19.2
1C	424	--	--	-20889	-1165	-4448	0	7845	1437	6.28	10.30	3	0.26	0.10	0.44	0.00	0.00	19.2
1D	424	--	--	-20889	2772	-4448	0	7845	3085	6.28	10.30	3	0.34	0.10	0.44	0.00	0.00	19.2
1E	424	--	--	-16929	-1165	-388	0	4736	1437	6.28	10.30	3	0.18	0.03	0.10	0.00	0.00	19.2
1F	424	--	--	-16929	2772	-388	0	4736	3085	6.28	10.30	3	0.26	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1G	424	--	--	-16929	-1165	-4448	0	7845	1437	6.28	10.30	3	0.28	0.10	0.46	0.00	0.00	19.2
1H	424	--	--	-16929	2772	-4448	0	7845	3085	6.28	10.30	3	0.36	0.10	0.46	0.00	0.00	19.2
1I	424	--	--	-21449	-456	1125	0	3625	1492	6.28	10.30	3	0.15	0.02	0.11	0.00	0.00	19.2
1J	424	--	--	-21449	2062	1125	0	3625	3031	6.28	10.30	3	0.22	0.05	0.17	0.00	0.00	19.2
1K	424	--	--	-21449	-456	-5961	0	8956	1492	6.28	10.30	3	0.30	0.13	0.58	0.00	0.00	19.2
1L	424	--	--	-21449	2062	-5961	0	8956	3031	6.28	10.30	3	0.37	0.13	0.58	0.00	0.00	19.2
1M	424	--	--	-16369	-456	1125	0	3625	1492	6.28	10.30	3	0.15	0.02	0.12	0.00	0.00	19.2
1N	424	--	--	-16369	2062	1125	0	3625	3031	6.28	10.30	3	0.23	0.05	0.18	0.00	0.00	19.2
1O	424	--	--	-16369	-456	-5961	0	8956	1492	6.28	10.30	3	0.33	0.13	0.62	0.00	0.00	19.2
1P	424	--	--	-16369	2062	-5961	0	8956	3031	6.28	10.30	3	0.39	0.13	0.62	0.00	0.00	19.2
2	424	--	--	-27152	990	-3852	0	10478	2954	6.28	10.30	3	0.40	0.08	0.35	0.00	0.00	19.2
7	424	--	--	-27042	1342	-3521	0	9128	4507	6.28	10.30	3	0.44	0.07	0.32	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	484	--	--	-20616	-1165	-388	0	4970	732	6.28	10.30	3	0.15	0.03	0.09	0.00	0.00	19.2
1B	484	--	--	-20616	2772	-388	0	4970	4763	6.28	10.30	3	0.36	0.06	0.22	0.00	0.00	19.2
1C	484	--	--	-20616	-1165	-4448	0	10537	732	6.28	10.30	3	0.34	0.10	0.44	0.00	0.00	19.2
1D	484	--	--	-20616	2772	-4448	0	10537	4763	6.28	10.30	3	0.52	0.10	0.44	0.00	0.00	19.2
1E	484	--	--	-16656	-1165	-388	0	4970	732	6.28	10.30	3	0.16	0.03	0.10	0.00	0.00	19.2
1F	484	--	--	-16656	2772	-388	0	4970	4763	6.28	10.30	3	0.37	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1G	484	--	--	-16656	-1165	-4448	0	10537	732	6.28	10.30	3	0.36	0.10	0.46	0.00	0.00	19.2
1H	484	--	--	-16656	2772	-4448	0	10537	4763	6.28	10.30	3	0.54	0.10	0.46	0.00	0.00	19.2
1I	484	--	--	-21176	-456	1125	0	2944	1216	6.28	10.30	4	0.12	0.02	0.11	0.00	0.00	19.2
1J	484	--	--	-21176	2062	1125	0	2944	4279	6.28	10.30	3	0.27	0.05	0.19	0.00	0.00	19.2
1K	484	--	--	-21176	-456	-5961	0	12563	1216	6.28	10.30	3	0.43	0.13	0.58	0.00	0.00	19.2
1L	484	--	--	-21176	2062	-5961	0	12563	4279	6.28	10.30	3	0.56	0.13	0.58	0.00	0.00	19.2
1M	484	--	--	-16096	-456	1125	0	2944	1216	6.28	10.30	3	0.12	0.02	0.12	0.00	0.00	19.2
1N	484	--	--	-16096	2062	1125	0	2944	4279	6.28	10.30	3	0.29	0.05	0.20	0.00	0.00	19.2
1O	484	--	--	-16096	-456	-5961	0	12563	1216	6.28	10.30	3	0.46	0.13	0.63	0.00	0.00	19.2
1P	484	--	--	-16096	2062	-5961	0	12563	4279	6.28	10.30	3	0.58	0.13	0.63	0.00	0.00	19.2
2	484	--	--	-26798	990	-3574	0	12723	3553	6.28	10.30	3	0.51	0.08	0.32	0.00	0.00	19.2
7	484	--	--	-26688	996	-3521	0	11258	5214	6.28	10.30	3	0.55	0.07	0.32	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 19.2

1A	545	--	--	-20343	-1165	-388	0	5205	26	8.29	10.30	3	0.13	0.03	0.09	0.00	0.00	12.8
1B	545	--	--	-20343	2772	-388	0	5205	6440	8.29	10.30	3	0.44	0.06	0.26	0.00	0.00	12.8
1C	545	--	--	-20343	-1165	-4448	0	13229	26	8.29	10.30	3	0.38	0.10	0.44	0.00	0.00	12.8
1D	545	--	--	-20343	2772	-4448	0	13229	6440	8.29	10.30	3	0.63	0.10	0.44	0.00	0.00	12.8
1E	545	--	--	-16383	-1165	-388	0	5205	26	8.29	10.30	3	0.13	0.03	0.10	0.00	0.00	12.8
1F	545	--	--	-16383	2772	-388	0	5205	6440	8.29	10.30	3	0.46	0.06	0.27	0.00	0.00	12.8
1G	545	--	--	-16383	-1165	-4448	0	13229	26	8.29	10.30	3	0.40	0.10	0.46	0.00	0.00	12.8
1H	545	--	--	-16383	2772	-4448	0	13229	6440	8.29	10.30	3	0.65	0.10	0.46	0.00	0.00	12.8
1I	545	--	--	-20903	-456	1125	0	2264	939	8.29	10.30	4	0.10	0.02	0.11	0.00	0.00	12.8
1J	545	--	--	-20903	2062	1125	0	2264	5527	8.29	10.30	3	0.33	0.05	0.19	0.00	0.00	12.8
1K	545	--	--	-20903	-456	-5961	0	16170	939	8.29	10.30	3	0.49	0.13	0.58	0.00	0.00	12.8
1L	545	--	--	-20903	2062	-5961	0	16170	5527	8.29	10.30	3	0.66	0.13	0.58	0.00	0.00	12.8
1M	545	--	--	-15823	-456	1125	0	2264	939	8.29	10.30	4	0.09	0.02	0.12	0.00	0.00	12.8
1N	545	--	--	-15823	2062	1125	0	2264	5527	8.29	10.30	3	0.35	0.05	0.20	0.00	0.00	12.8
1O	545	--	--	-15823	-456	-5961	0	16170	939	8.29	10.30	3	0.52	0.13	0.63	0.00	0.00	12.8
1P	545	--	--	-15823	2062	-5961	0	16170	5527	8.29	10.30	3	0.68	0.13	0.63	0.00	0.00	12.8
2	545	--	--	-26444	990	-3295	0	14801	4151	8.29	10.30	3	0.53	0.07	0.30	0.00	0.00	12.8
7	545	--	--	-26334	651	-3521	0	13389	5712	8.29	10.30	3	0.57	0.07	0.32	0.00	0.00	12.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)      staffe= 2 d 10 / 12.8 n.spille lungo B: 2, lungo H: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	605	--	--	-20070	-1165	-388	0	5439	-679	8.29	10.30	3	0.15	0.03	0.09	0.00	0.00	12.8
1B	605	--	--	-20070	2772	-388	0	5439	8117	8.29	10.30	3	0.56	0.06	0.26	0.00	0.00	12.8
1C	605	--	--	-20070	-1165	-4448	0	15921	-679	8.29	10.30	3	0.48	0.10	0.44	0.00	0.00	12.8
1D	605	--	--	-20070	2772	-4448	0	15921	8117	8.29	10.30	3	0.80	0.10	0.44	0.00	0.00	12.8
1E	605	--	--	-16110	-1165	-388	0	5439	-679	8.29	10.30	3	0.15	0.03	0.10	0.00	0.00	12.8
1F	605	--	--	-16110	2772	-388	0	5439	8117	8.29	10.30	3	0.59	0.06	0.27	0.00	0.00	12.8
1G	605	--	--	-16110	-1165	-4448	0	15921	-679	8.29	10.30	3	0.50	0.10	0.47	0.00	0.00	12.8
1H	605	--	--	-16110	2772	-4448	0	15921	8117	8.29	10.30	3	0.82	0.10	0.47	0.00	0.00	12.8
1I	605	--	--	-20630	-456	1125	0	1583	663	8.29	10.30	4	0.08	0.02	0.11	0.00	0.00	12.8
1J	605	--	--	-20630	2062	1125	0	1583	6775	8.29	10.30	3	0.41	0.05	0.19	0.00	0.00	12.8
1K	605	--	--	-20630	-456	-5961	0	19777	663	8.29	10.30	3	0.62	0.13	0.59	0.00	0.00	12.8
1L	605	--	--	-20630	2062	-5961	0	19777	6775	8.29	10.30	3	0.83	0.13	0.59	0.00	0.00	12.8
1M	605	--	--	-15550	-456	1125	0	1583	663	8.29	10.30	4	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	12.8
1N	605	--	--	-15550	2062	1125	0	1583	6775	8.29	10.30	3	0.44	0.05	0.20	0.00	0.00	12.8
1O	605	--	--	-15550	-456	-5961	0	19777	663	8.29	10.30	3	0.65	0.13	0.63	0.00	0.00	12.8
1P	605	--	--	-15550	2062	-5961	0	19777	6775	8.29	10.30	3	0.86	0.13	0.63	0.00	0.00	12.8
2	605	--	--	-26090	990	-3017	0	16710	4750	8.29	10.30	3	0.62	0.06	0.28	0.00	0.00	12.8
7	605	--	--	-25980	305	-3521	0	15520	6001	8.29	10.30	3	0.65	0.07	0.32	0.00	0.00	12.8

Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

**VERIFICA NODO IN TESTA AL PILASTRO, NODO NUM. 115 NON CONFINATO  $\gamma_{Rd}$ : 1.100**

**PROGETTAZIONE IN CAPACITA'**

Asse loc. pilastro y nodo ESTERNO: As2(inf)= 8.04, As1(sup)= 14.07, H<sub>jw</sub>= 28.0 cm, b<sub>j</sub>= 60.0 cm, h<sub>jc</sub>= 23.0 cm

Asse loc. pilastro z nodo ESTERNO: As2(inf)= 11.44, As1(sup)= 10.30, H<sub>jw</sub>= 63.0 cm, b<sub>j</sub>= 45.0 cm, h<sub>jc</sub>= 53.0 cm

FxMin,inf	FxMin,sup	FxMax,sup	FySup	FzSup	Vjbdy	Vjbdz	Vres,y	Vres,z	I.R.compr.	Ashy	Ashz	PASSO	Nota
kg					kg		kg			cmq		cm	
-15550	1	-0	0	0	61658	45142	96608	166964	0.64	8.48	9.80	16.49	

**L E G E N D A**

Prima asta	Ultima asta	Nome disegno	Descrizione disegno
1	7	DONORATICO-BLOCCO A 0002_IP1.YPI	

STAMPA SINTETICA (stampa degli elementi con massimo IR a presso-tenso-flessione (Fx, M), IR bielle (taglio))

**PILASTRI**

Gruppo	El.	NC	x -- cm	Fx, M ----- IR	Bielle ----- IR	Note
1	11	1P	0	1.00	--	
2	4	1O	230	--	0.30	

## 3. TABULATI DI VERIFICA PILASTRI - STATO LIMITE DI ESERCIZIO

Lavoro: **DONORATICO-BLOCCO A** Intestazione lavoro: **MasterSap 2020**  
 Elemento: **PILASTRO** Gruppo: **1** Tabella: **PILASTRI F16**  
 Descrizione: **pilastri aule**  
 Spunt. I **0.0** cm Spunt. J **25.0** cm  
 Rck: **350.00** kg/cm<sup>2</sup> fyk: **4580.0** kg/cm<sup>2</sup> Condizioni ambientali: **Ordinaria**  
 Copriferro di calcolo: **3.5** cm Copriferro di disegno: **3.5** cm  
 Diametro staffe: **8** mm Numero braccia: **2**  
 ρ min.: **1.000** %

**ASTA NUM. 1** NI 5 NF 22 SEZ. Rp B= 0.500 H= 0.300 (pilastro)  
**PIL. NUM. 1**  
 armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
	cm		kg			kg*m				cm <sup>2</sup>		kg/cm <sup>2</sup>	
3	0	-7895	-89	-172	0	350	-106	6.03	6.03	8.04	8.04	-6.90	-98.9
4	0	-7696	-113	668	0	1252	-65	6.03	6.03	8.04	8.04	-13.33	-180.0
5	0	-7593	-124	1087	0	1702	-44	6.03	6.03	8.04	8.04	-17.78	-232.6
apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)													
3	38	-7754	-89	7	0	381	-139	6.03	6.03	8.04	8.04	-7.02	-100.2
4	38	-7555	-113	728	0	990	-107	6.03	6.03	8.04	8.04	-11.00	-150.9
5	38	-7452	-124	1087	0	1294	-90	6.03	6.03	8.04	8.04	-13.69	-183.7
apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)													
3	75	-7614	-89	187	0	344	-173	4.02	4.02	8.04	8.04	-7.04	-100.6
4	75	-7415	-113	788	0	706	-149	4.02	4.02	8.04	8.04	-9.37	-130.5
5	75	-7312	-124	1087	0	886	-137	4.02	4.02	8.04	8.04	-10.74	-147.8
apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)													
3	113	-7473	-89	366	0	241	-206	4.02	4.02	8.04	8.04	-6.43	-90.3
4	113	-7274	-113	847	0	399	-191	4.02	4.02	8.04	8.04	-7.20	-102.3
5	113	-7171	-124	1087	0	479	-184	4.02	4.02	8.04	8.04	-7.67	-108.3
apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)													
3	150	-7333	-89	545	0	70	-240	4.02	4.02	8.04	8.04	-6.70	-91.8
4	150	-7134	-113	907	0	71	-233	4.02	4.02	8.04	8.04	-6.52	-89.3
5	150	-7031	-124	1087	0	71	-230	4.02	4.02	8.04	8.04	-6.43	-88.1
apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)													
3	188	-7192	-89	724	0	-167	-273	4.02	4.02	8.04	8.04	-6.97	-94.6
4	188	-6993	-113	967	0	-281	-276	4.02	4.02	8.04	8.04	-6.88	-93.2
5	188	-6890	-124	1087	0	-337	-277	4.02	4.02	8.04	8.04	-6.83	-93.3
apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)													
3	225	-7051	-89	903	0	-472	-306	4.02	4.02	8.04	8.04	-7.56	-106.6
4	225	-6852	-113	1026	0	-654	-318	4.02	4.02	8.04	8.04	-8.68	-120.8
5	225	-6749	-124	1087	0	-745	-324	4.02	4.02	8.04	8.04	-9.30	-128.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)													
3	263	-6911	-89	1082	0	-844	-340	4.02	4.02	8.04	8.04	-10.21	-140.4
4	263	-6712	-113	1086	0	-1051	-360	4.02	4.02	8.04	8.04	-12.21	-164.5
5	263	-6609	-124	1087	0	-1153	-370	4.02	4.02	8.04	8.04	-13.37	-178.1
apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)													
3	300	-6770	-89	1261	0	-1283	-373	4.02	4.02	8.04	8.04	-14.93	-197.0
4	300	-6571	-113	1146	0	-1469	-402	4.02	4.02	8.04	8.04	-17.30	-223.6
5	300	-6468	-124	1087	0	-1560	-417	4.02	4.02	8.04	8.04	-18.50	-266.2
apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)													
3	338	-6630	-89	1440	0	-1790	-407	6.03	6.03	8.04	8.04	-18.63	258.8
4	338	-6431	-113	1205	0	-1910	-444	6.03	6.03	8.04	8.04	-19.85	310.2
5	338	-6328	-124	1087	0	-1968	-463	6.03	6.03	8.04	8.04	-20.44	336.3
apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)													
3	375	-6489	-89	1619	0	-2565	-429	6.03	6.03	8.04	8.04	-26.46	542.8
4	375	-6290	-113	1265	0	-2215	-473	6.03	6.03	8.04	8.04	-22.93	426.6
5	375	-6187	-124	1087	0	-2240	-495	6.03	6.03	8.04	8.04	-23.17	442.0

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

## L E G E N D A

Prima asta	Ultima asta	Nome disegno	Descrizione disegno
1	1	DONORATICO-BLOCCO A 0001_IPl.YPI	

Lavoro: **DONORATICO-BLOCCO A** Intestazione lavoro: **MasterSap 2020**  
 Elemento: **PILASTRO** Gruppo: **1** Tabella: **pilastrini centrali**  
 Descrizione: **pilastrini aule**  
 Spunt. I **0.0** cm Spunt. J **30.0** cm  
 Rck: **300.00** kg/cm<sup>2</sup> fyk: **4580.0** kg/cm<sup>2</sup> Condizioni ambientali: **Ordinaria**  
 Copriferro di calcolo: **3.5** cm Copriferro di disegno: **3.5** cm  
 Diametro staffe: **10** mm Numero braccia: **2**  
 ρ min.: **1.000** %

**ASTA NUM. 2** NI 8 NF 19 SEZ. Rp B= 0.500 H= 0.300 (pilastro)

**PIL. NUM. 2**

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
	cm		kg			kg*m				cm <sup>2</sup>		kg/cm <sup>2</sup>	
3	0	-16190	95	2350	0	3309	-41	8.29	8.29	10.30	10.30	-31.44	-418.5
4	0	-15640	76	2953	0	4116	0	8.29	8.29	10.30	10.30	-38.21	-497.2
5	0	-15360	67	3252	0	4516	21	8.29	8.29	10.30	10.30	-41.57	546.5

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	63	-15955	95	2547	0	1778	18	8.29	8.29	10.30	10.30	-19.58	-271.7
4	63	-15407	76	3019	0	2250	48	8.29	8.29	10.30	10.30	-22.64	-309.3
5	63	-15125	67	3252	0	2484	63	8.29	8.29	10.30	10.30	-24.36	-330.1

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	125	-15720	95	2744	0	124	78	6.28	6.28	8.29	8.29	-10.09	-149.7
4	125	-15173	76	3084	0	343	96	6.28	6.28	8.29	8.29	-11.13	-162.5
5	125	-14890	67	3252	0	451	105	6.28	6.28	8.29	8.29	-11.64	-168.7

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	188	-15485	95	2942	0	-1653	137	6.28	6.28	8.29	8.29	-19.56	-271.6
4	188	-14940	76	3150	0	-1605	144	6.28	6.28	8.29	8.29	-18.95	-262.9
5	188	-14655	67	3252	0	-1581	147	6.28	6.28	8.29	8.29	-18.63	-258.5

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	250	-15250	95	3139	0	-3553	197	6.28	6.28	8.29	8.29	-36.60	-477.5
4	250	-14707	76	3216	0	-3594	192	6.28	6.28	8.29	8.29	-36.98	-480.0
5	250	-14420	67	3252	0	-3613	189	6.28	6.28	8.29	8.29	-37.15	-481.0

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	313	-15015	95	3336	0	-5576	256	8.29	8.29	10.30	10.30	-50.45	838.7
4	313	-14473	76	3281	0	-5625	239	8.29	8.29	10.30	10.30	-50.72	875.5
5	313	-14185	67	3252	0	-5646	231	8.29	8.29	10.30	10.30	-50.82	894.1

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	375	-14780	95	3533	0	-7193	302	8.29	8.29	10.30	10.30	-63.80	1290.6
4	375	-14240	76	3347	0	-7194	276	8.29	8.29	10.30	10.30	-63.64	1316.5
5	375	-13950	67	3252	0	-7190	263	8.29	8.29	10.30	10.30	-63.52	1329.3

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

#### L E G E N D A

Prima asta	Ultima asta	Nome disegno	Descrizione disegno
2	2	DONORATICO-BLOCCO A 0001_IPI.YPI	

Lavoro: **DONORATICO-BLOCCO A** Intestazione lavoro: **MasterSap 2020**  
 Elemento: **PILASTRO** Gruppo: **1** Tabella: **PILASTRI F16**  
 Descrizione: **pilastrini aule**  
 Spunt. I **0.0** cm Spunt. J **25.0** cm  
 Rck: **350.00** kg/cm<sup>2</sup> fyk: **4580.0** kg/cm<sup>2</sup> Condizioni ambientali: **Ordinaria**  
 Copriferro di calcolo: **3.5** cm Copriferro di disegno: **3.5** cm  
 Diametro staffe: **8** mm Numero braccia: **2**  
 ρ min.: **1.000** %

**ASTA NUM. 3** NI 1 NF 26 SEZ. Rp B= 0.500 H= 0.300 (pilastro)

**PIL. NUM. 5**

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
--	--												
	cm		kg			kg*m				cm <sup>2</sup>		kg/cm <sup>2</sup>	
3	0	-10300	-3043	-1072	0	-1077	3073	6.03	6.03	12.06	12.06	-42.62	713.1
4	0	-9838	-2869	-263	0	-320	2883	6.03	6.03	12.06	12.06	-40.03	663.0
5	0	-9604	-2780	142	0	59	2786	6.03	6.03	12.06	12.06	-38.72	637.4

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 8.04 asup= 8.04 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	38	-10159	-3043	-889	0	-710	1932	6.03	6.03	8.04	8.04	-32.70	472.5
4	38	-9697	-2869	-201	0	-233	1807	6.03	6.03	8.04	8.04	-30.61	433.1
5	38	-9463	-2780	142	0	5	1744	6.03	6.03	8.04	8.04	-29.54	412.9

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	75	-10018	-3043	-705	0	-411	791	4.02	4.02	8.04	8.04	-14.36	-184.2
4	75	-9557	-2869	-140	0	-169	731	4.02	4.02	8.04	8.04	-13.38	-172.4
5	75	-9323	-2780	142	0	-48	701	4.02	4.02	8.04	8.04	-12.89	-166.4

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	113	-9877	-3043	-522	0	-181	-350	4.02	4.02	8.04	8.04	-9.31	-126.9
4	113	-9416	-2869	-79	0	-128	-344	4.02	4.02	8.04	8.04	-8.98	-122.3
5	113	-9182	-2780	142	0	-101	-342	4.02	4.02	8.04	8.04	-8.82	-119.9

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	150	-9736	-3043	-339	0	-19	-1491	4.02	4.02	8.04	8.04	-25.38	-293.1
4	150	-9276	-2869	-18	0	-109	-1420	4.02	4.02	8.04	8.04	-24.18	-279.2
5	150	-9041	-2780	142	0	-154	-1384	4.02	4.02	8.04	8.04	-23.56	-272.1

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	188	-9595	-3043	-155	0	73	-2632	4.02	4.02	8.04	8.04	-44.01	851.1
4	188	-9135	-2869	43	0	-114	-2496	4.02	4.02	8.04	8.04	-41.74	805.2
5	188	-8901	-2780	142	0	-208	-2427	4.02	4.02	8.04	8.04	-40.58	781.8

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	225	-9453	-3043	28	0	97	-3773	4.02	4.02	8.04	8.04	-62.17	1448.5
4	225	-8994	-2869	104	0	-142	-3572	4.02	4.02	8.04	8.04	-58.87	1368.8
5	225	-8760	-2780	142	0	-261	-3469	4.02	4.02	8.04	8.04	-57.18	1328.1

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	263	-9312	-3043	211	0	52	-4914	4.02	4.02	8.04	8.04	-80.14	2052.4
4	263	-8854	-2869	165	0	-192	-4648	4.02	4.02	8.04	8.04	-75.81	1938.6
5	263	-8619	-2780	142	0	-314	-4512	4.02	4.02	8.04	8.04	-73.59	1880.4

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	300	-9171	-3043	394	0	-62	-6055	4.02	4.02	8.04	8.04	-98.01	2658.8
4	300	-8713	-2869	226	0	-266	-5723	4.02	4.02	8.04	8.04	-92.65	2510.7
5	300	-8478	-2780	142	0	-367	-5554	4.02	4.02	8.04	8.04	-89.92	2435.1

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	338	-9030	-3043	578	0	-244	-7196	6.03	6.03	10.05	10.05	-103.71	2638.4
4	338	-8573	-2869	287	0	-362	-6799	6.03	6.03	10.05	10.05	-98.01	2491.1
5	338	-8338	-2780	142	0	-421	-6597	6.03	6.03	10.05	10.05	-95.09	2415.9

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 6.03 asup= 6.03 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	375	-8889	-3043	761	0	-590	-7957	6.03	6.03	12.06	12.06	-104.04	2489.9
4	375	-8432	-2869	348	0	-525	-7516	6.03	6.03	12.06	12.06	-98.29	2350.8
5	375	-8197	-2780	142	0	-456	-7292	6.03	6.03	12.06	12.06	-95.36	2279.9

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 8.04 asup= 8.04 (e arm. base= 4 X 2.01)

**ASTA NUM. 4** NI 2 NF 25 SEZ. Rp B= 0.500 H= 0.300 (pilastro)

**PIL. NUM. 9**

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
--	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----
	cm		kg			kg*m				cm <sup>2</sup>		kg/cm <sup>2</sup>	

3	0	-11020	-3285	-211	0	-224	3303	6.03	6.03	14.07	14.07	-42.54	664.2
4	0	-10480	-3105	-123	0	43	3129	6.03	6.03	14.07	14.07	-40.31	628.0
5	0	-10210	-3013	-78	0	177	3040	6.03	6.03	14.07	14.07	-39.17	609.3

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 10.05 asup= 10.05 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	38	-10880	-3285	-211	0	-145	2071	6.03	6.03	8.04	8.04	-35.06	507.0
4	38	-10340	-3105	-123	0	89	1965	6.03	6.03	8.04	8.04	-33.26	480.1
5	38	-10069	-3013	-78	0	206	1910	6.03	6.03	8.04	8.04	-32.34	466.0

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	75	-10740	-3285	-211	0	-65	839	4.02	4.02	8.04	8.04	-15.27	-196.2
4	75	-10199	-3105	-123	0	135	800	4.02	4.02	8.04	8.04	-14.55	-186.8
5	75	-9928	-3013	-78	0	235	780	4.02	4.02	8.04	8.04	-14.18	-182.1

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	113	-10599	-3285	-211	0	14	-393	4.02	4.02	8.04	8.04	-10.17	-138.2
4	113	-10059	-3105	-123	0	181	-364	4.02	4.02	8.04	8.04	-9.56	-130.2
5	113	-9787	-3013	-78	0	265	-349	4.02	4.02	8.04	8.04	-9.25	-126.0

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	150	-10459	-3285	-211	0	93	-1625	4.02	4.02	8.04	8.04	-27.65	-318.5
4	150	-9919	-3105	-123	0	227	-1529	4.02	4.02	8.04	8.04	-26.02	-300.1
5	150	-9646	-3013	-78	0	294	-1479	4.02	4.02	8.04	8.04	-25.18	-290.7

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	188	-10319	-3285	-211	0	172	-2857	4.02	4.02	8.04	8.04	-47.75	928.5
4	188	-9779	-3105	-123	0	273	-2693	4.02	4.02	8.04	8.04	-45.02	872.8
5	188	-9505	-3013	-78	0	323	-2609	4.02	4.02	8.04	8.04	-43.62	843.9

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	225	-10179	-3285	-211	0	251	-4088	4.02	4.02	8.04	8.04	-67.35	1573.1
4	225	-9638	-3105	-123	0	319	-3857	4.02	4.02	8.04	8.04	-63.55	1482.3
5	225	-9364	-3013	-78	0	353	-3739	4.02	4.02	8.04	8.04	-61.61	1435.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	263	-10039	-3285	-211	0	330	-5320	4.02	4.02	8.04	8.04	-86.75	2224.6
4	263	-9498	-3105	-123	0	365	-5022	4.02	4.02	8.04	8.04	-81.89	2098.5
5	263	-9223	-3013	-78	0	382	-4869	4.02	4.02	8.04	8.04	-79.39	2033.7

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	300	-9898	-3285	-211	0	409	-6552	4.02	4.02	8.04	8.04	-106.04	2878.6
4	300	-9358	-3105	-123	0	411	-6186	4.02	4.02	8.04	8.04	-100.13	2717.2
5	300	-9082	-3013	-78	0	411	-5998	4.02	4.02	10.05	10.05	-87.04	2129.0

apost= -- aant= -- ainf= 6.03 asup= 6.03 (e arm. base= 4 X 2.01)

**aggiunte barre x rispet. fessur. limite**

3	338	-9758	-3285	-211	0	488	-7784	6.03	6.03	12.06	12.06	-102.22	2395.9
4	338	-9217	-3105	-123	0	457	-7351	6.03	6.03	12.06	12.06	-96.53	2262.4
5	338	-8941	-3013	-78	0	441	-7128	6.03	6.03	12.06	12.06	-93.61	2193.9

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 8.04 asup= 8.04 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	375	-9618	-3285	-211	0	541	-8605	6.03	6.03	14.07	14.07	-103.73	2320.6
4	375	-9077	-3105	-123	0	487	-8127	6.03	6.03	14.07	14.07	-97.96	2191.7
5	375	-8800	-3013	-78	0	460	-7881	6.03	6.03	14.07	14.07	-95.00	2125.6

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 10.05 asup= 10.05 (e arm. base= 4 X 2.01)

**ASTA NUM. 5** NI 6 NF 21 SEZ. Rp B= 0.500 H= 0.300 (pilastro)

**PIL. NUM. 11**

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
--	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----
	cm		kg			kg*m				cm <sup>2</sup>		kg/cm <sup>2</sup>	

3	0	-10410	-262	-2998	0	-4085	155	6.03	6.03	8.04	8.04	-42.14	859.5
4	0	-9886	-263	-2346	0	-3097	153	6.03	6.03	8.04	8.04	-32.16	533.2
5	0	-9620	-264	-2018	0	-2601	152	6.03	6.03	8.04	8.04	-27.08	376.9

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	38	-10269	-262	-2923	0	-2975	57	6.03	6.03	8.04	8.04	-30.94	469.5
4	38	-9745	-263	-2321	0	-2222	54	6.03	6.03	8.04	8.04	-23.20	-303.0
5	38	-9479	-264	-2018	0	-1844	53	6.03	6.03	8.04	8.04	-19.35	-257.0

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	75	-10128	-262	-2848	0	-1893	-42	4.02	4.02	8.04	8.04	-22.00	-290.9
4	75	-9605	-263	-2296	0	-1356	-45	4.02	4.02	8.04	8.04	-15.92	-216.6
5	75	-9339	-264	-2018	0	-1087	-46	4.02	4.02	8.04	8.04	-13.34	-183.9

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	113	-9987	-262	-2773	0	-839	-140	4.02	4.02	8.04	8.04	-11.86	-165.9
4	113	-9464	-263	-2271	0	-500	-144	4.02	4.02	8.04	8.04	-9.23	-131.4
5	113	-9198	-264	-2018	0	-330	-145	4.02	4.02	8.04	8.04	-7.92	-114.1

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	150	-9846	-262	-2698	0	187	-238	4.02	4.02	8.04	8.04	-8.13	-113.3
4	150	-9323	-263	-2246	0	347	-242	4.02	4.02	8.04	8.04	-8.11	-116.7
5	150	-9058	-264	-2018	0	427	-244	4.02	4.02	8.04	8.04	-8.48	-121.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	188	-9705	-262	-2623	0	1185	-337	4.02	4.02	8.04	8.04	-14.33	-197.0
4	188	-9183	-263	-2221	0	1184	-341	4.02	4.02	8.04	8.04	-14.14	-193.6
5	188	-8917	-264	-2018	0	1184	-343	4.02	4.02	8.04	8.04	-14.04	-191.9

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	225	-9564	-262	-2547	0	2154	-435	4.02	4.02	8.04	8.04	-25.39	-327.7
4	225	-9042	-263	-2196	0	2012	-440	4.02	4.02	8.04	8.04	-23.70	-306.4
5	225	-8776	-264	-2018	0	1940	-442	4.02	4.02	8.04	8.04	-22.84	-295.5

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	263	-9423	-262	-2472	0	3095	-533	4.02	4.02	8.04	8.04	-37.47	799.3
4	263	-8901	-263	-2171	0	2831	-539	4.02	4.02	8.04	8.04	-34.22	706.3
5	263	-8636	-264	-2018	0	2697	-541	4.02	4.02	8.04	8.04	-32.57	659.3

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	300	-9282	-262	-2397	0	4008	-632	4.02	4.02	8.04	8.04	-48.84	1309.6
4	300	-8760	-263	-2146	0	3641	-637	4.02	4.02	8.04	8.04	-44.34	1157.0
5	300	-8495	-264	-2018	0	3454	-640	4.02	4.02	8.04	8.04	-42.06	1080.0

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	338	-9141	-262	-2322	0	4893	-730	6.03	6.03	8.04	8.04	-49.86	1245.3
4	338	-8620	-263	-2121	0	4440	-736	6.03	6.03	8.04	8.04	-45.32	1108.3
5	338	-8355	-264	-2018	0	4211	-739	6.03	6.03	8.04	8.04	-43.02	1039.1

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	375	-9000	-262	-2247	0	5469	-796	6.03	6.03	8.04	8.04	-55.40	1474.6
4	375	-8479	-263	-2096	0	4969	-802	6.03	6.03	8.04	8.04	-50.42	1319.1
5	375	-8214	-264	-2018	0	4716	-805	6.03	6.03	8.04	8.04	-47.90	1240.5

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

## L E G E N D A

Prima asta	Ultima asta	Nome disegno	Descrizione disegno
3	5	DONORATICO-BLOCCO A 0001_IPl.YPI	

Lavoro: **DONORATICO-BLOCCO A** Intestazione lavoro: **MasterSap 2020**  
 Elemento: **PILASTRO** Gruppo: **1** Tabella: **pilastri centrali**  
 Descrizione: **pilastri aule**  
 Spunt. I **0.0** cm Spunt. J **30.0** cm  
 Rck: **300.00** kg/cm<sup>2</sup> fyk: **4580.0** kg/cm<sup>2</sup> Condizioni ambientali: **Ordinaria**  
 Copriferro di calcolo: **3.5** cm Copriferro di disegno: **3.5** cm  
 Diametro staffe: **10** mm Numero braccia: **2**  
 ρ min.: **1.000** %

**ASTA NUM. 6** NI 7 NF 20 SEZ. Rp B= 0.500 H= 0.300 (pilastro)

**PIL. NUM. 12**

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
--	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----
	cm		kg			kg*m				cm <sup>2</sup>		kg/cm <sup>2</sup>	
3	0	-23660	-253	-7050	0	-9067	394	8.29	8.29	10.30	10.30	-81.84	1396.8
4	0	-22420	-227	-5757	0	-7408	341	8.29	8.29	10.30	10.30	-67.60	1008.6
5	0	-21790	-214	-5108	0	-6574	315	8.29	8.29	10.30	10.30	-60.40	818.1

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	63	-23427	-253	-6783	0	-4744	236	8.29	8.29	10.30	10.30	-45.12	-601.1
4	63	-22187	-227	-5668	0	-3838	200	8.29	8.29	10.30	10.30	-37.30	-503.4
5	63	-21555	-214	-5108	0	-3382	181	8.29	8.29	10.30	10.30	-33.47	-455.1

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	125	-23193	-253	-6517	0	-588	78	6.28	6.28	8.29	8.29	-17.42	-253.5
4	125	-21953	-227	-5579	0	-323	58	6.28	6.28	8.29	8.29	-15.02	-221.1
5	125	-21320	-214	-5108	0	-189	48	6.28	6.28	8.29	8.29	-13.81	-204.7

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	188	-22960	-253	-6250	0	3401	-80	6.28	6.28	8.29	8.29	-36.43	-495.8
4	188	-21720	-227	-5491	0	3136	-84	6.28	6.28	8.29	8.29	-33.76	-460.3
5	188	-21085	-214	-5108	0	3003	-86	6.28	6.28	8.29	8.29	-32.42	-442.5

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	250	-22727	-253	-5983	0	7224	-238	6.28	6.28	8.29	8.29	-73.81	1217.7
4	250	-21487	-227	-5402	0	6540	-226	6.28	6.28	8.29	8.29	-66.90	1053.1
5	250	-20850	-214	-5108	0	6195	-219	6.28	6.28	8.29	8.29	-63.42	971.6

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	313	-22493	-253	-5717	0	10880	-396	8.29	8.29	10.30	10.30	-96.55	1945.8
4	313	-21253	-227	-5313	0	9888	-367	8.29	8.29	10.30	10.30	-87.99	1730.1
5	313	-20615	-214	-5108	0	9388	-353	8.29	8.29	10.30	10.30	-83.67	1622.3

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	375	-22260	-253	-5450	0	13553	-516	8.29	8.29	10.30	10.30	-118.34	2701.1
4	375	-21020	-227	-5224	0	12396	-475	8.29	8.29	10.30	10.30	-108.48	2438.3
5	375	-20380	-214	-5108	0	11814	-454	8.29	8.29	10.30	10.30	-103.51	2306.7

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

## L E G E N D A

Prima asta	Ultima asta	Nome disegno	Descrizione disegno
6	6	DONORATICO-BLOCCO A 0001_IPl.YPI	

Lavoro: **DONORATICO-BLOCCO A** Intestazione lavoro: **MasterSap 2020**  
 Elemento: **PILASTRO** Gruppo: **1** Tabella: **PILASTRI F20**  
 Descrizione: **pilastri aule**  
 Spunt. I **0.0** cm Spunt. J **35.0** cm  
 Rck: **350.00** kg/cm<sup>2</sup> fyk: **4580.0** kg/cm<sup>2</sup> Condizioni ambientali: **Ordinaria**  
 Copriferro di calcolo: **3.5** cm Copriferro di disegno: **3.5** cm  
 Diametro staffe: **10** mm Numero braccia: **2**  
 ρ min.: **1.000** %

**ASTA NUM. 7** NI 10 NF 17 SEZ. Rp B= 0.600 H= 0.300 (pilastro)

**PIL. NUM. 13**

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--
	cm		kg			kg*m				cm <sup>2</sup>		kg/cm <sup>2</sup>	
3	0	-35840	-129	-2760	0	-5491	803	8.29	8.29	10.30	10.30	-41.15	-575.0
4	0	-34520	-108	-2062	0	-3881	735	8.29	8.29	10.30	10.30	-33.14	-468.6
5	0	-33840	-98	-1712	0	-3073	701	8.29	8.29	10.30	10.30	-29.42	-418.7

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	38	-35671	-129	-2760	0	-4456	755	8.29	8.29	10.30	10.30	-36.15	-509.4
4	38	-34351	-108	-2062	0	-3108	695	8.29	8.29	10.30	10.30	-29.81	-424.3
5	38	-33671	-98	-1712	0	-2431	665	8.29	8.29	10.30	10.30	-26.64	-381.7

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	75	-35502	-129	-2760	0	-3421	706	6.28	6.28	10.30	10.30	-33.12	-470.0
4	75	-34182	-108	-2062	0	-2334	654	6.28	6.28	10.30	10.30	-27.60	-395.8
5	75	-33502	-98	-1712	0	-1789	628	6.28	6.28	10.30	10.30	-24.83	-358.5

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	113	-35333	-129	-2760	0	-2386	658	6.28	6.28	10.30	10.30	-28.41	-407.6
4	113	-34013	-108	-2062	0	-1561	614	6.28	6.28	10.30	10.30	-24.07	-348.8
5	113	-33333	-98	-1712	0	-1147	591	6.28	6.28	10.30	10.30	-21.88	-319.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	150	-35164	-129	-2760	0	-1351	610	6.28	6.28	10.30	10.30	-23.71	-345.1
4	150	-33844	-108	-2062	0	-787	573	6.28	6.28	10.30	10.30	-20.93	-301.8
5	150	-33164	-98	-1712	0	-505	554	6.28	6.28	10.30	10.30	-20.45	-290.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	188	-34995	-129	-2760	0	-316	561	6.28	6.28	10.30	10.30	-21.38	-303.9
4	188	-33675	-108	-2062	0	-14	532	6.28	6.28	10.30	10.30	-20.51	-291.7
5	188	-32995	-98	-1712	0	138	518	6.28	6.28	10.30	10.30	-20.06	-285.4

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	225	-34826	-129	-2760	0	720	513	6.28	6.28	10.30	10.30	-20.88	-305.2
4	225	-33506	-108	-2062	0	759	492	6.28	6.28	10.30	10.30	-20.24	-297.6
5	225	-32826	-98	-1712	0	780	481	6.28	6.28	10.30	10.30	-19.99	-293.7

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	263	-34657	-129	-2760	0	1755	464	6.28	6.28	10.30	10.30	-25.26	-365.2
4	263	-33337	-108	-2062	0	1533	451	6.28	6.28	10.30	10.30	-23.60	-342.1
5	263	-32657	-98	-1712	0	1422	444	6.28	6.28	10.30	10.30	-22.77	-330.4

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	300	-34488	-129	-2760	0	2790	416	6.28	6.28	10.30	10.30	-29.79	-425.1
4	300	-33168	-108	-2062	0	2306	410	6.28	6.28	10.30	10.30	-26.97	-386.5
5	300	-32488	-98	-1712	0	2064	408	6.28	6.28	10.30	10.30	-25.55	-367.1

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	338	-34319	-129	-2760	0	3825	367	8.29	8.29	10.30	10.30	-32.81	-464.0
4	338	-32999	-108	-2062	0	3080	370	8.29	8.29	10.30	10.30	-29.03	-412.9
5	338	-32319	-98	-1712	0	2706	371	8.29	8.29	10.30	10.30	-27.13	-387.1

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	375	-34150	-129	-2760	0	4377	296	8.29	8.29	10.30	10.30	-35.10	-494.2
4	375	-32830	-108	-2062	0	3492	310	8.29	8.29	10.30	10.30	-30.68	-434.6
5	375	-32150	-98	-1712	0	3048	317	8.29	8.29	10.30	10.30	-28.49	-404.9

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

**ASTA NUM. 8** NI 12 NF 33 SEZ. Rp B= 0.600 H= 0.300 (pilastro)

**PIL. NUM. 14**

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
	cm		kg			kg*m				cm <sup>2</sup>		kg/cm <sup>2</sup>	

3	0	-12750	-108	-2623	0	-4719	-317	8.29	8.29	10.30	10.30	-31.63	481.8
4	0	-11910	-119	-1402	0	-3034	-272	8.29	8.29	10.30	10.30	-20.79	-281.2
5	0	-11490	-125	-791	0	-2189	-249	8.29	8.29	10.30	10.30	-15.54	-214.5

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	38	-12581	-108	-2422	0	-3773	-357	8.29	8.29	10.30	10.30	-25.58	-341.6
4	38	-11742	-119	-1335	0	-2521	-317	8.29	8.29	10.30	10.30	-17.57	-240.6
5	38	-11322	-125	-791	0	-1893	-296	8.29	8.29	10.30	10.30	-13.83	-192.4

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	75	-12412	-108	-2222	0	-2902	-398	6.28	6.28	10.30	10.30	-21.67	-293.5
4	75	-11574	-119	-1268	0	-2033	-362	6.28	6.28	10.30	10.30	-15.58	-215.6
5	75	-11153	-125	-791	0	-1596	-343	6.28	6.28	10.30	10.30	-12.89	-180.4

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	113	-12243	-108	-2021	0	-2107	-438	6.28	6.28	10.30	10.30	-16.21	-224.6
4	113	-11406	-119	-1201	0	-1570	-406	6.28	6.28	10.30	10.30	-12.85	-180.1
5	113	-10985	-125	-791	0	-1300	-390	6.28	6.28	10.30	10.30	-11.33	-159.8

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	150	-12074	-108	-1820	0	-1387	-478	6.28	6.28	10.30	10.30	-12.26	-173.1
4	150	-11238	-119	-1134	0	-1132	-451	6.28	6.28	10.30	10.30	-10.70	-151.7
5	150	-10816	-125	-791	0	-1003	-437	6.28	6.28	10.30	10.30	-9.92	-140.9

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	188	-11905	-108	-1620	0	-742	-519	6.28	6.28	10.30	10.30	-10.07	-135.5
4	188	-11070	-119	-1067	0	-719	-496	6.28	6.28	10.30	10.30	-9.48	-127.4
5	188	-10648	-125	-791	0	-707	-484	6.28	6.28	10.30	10.30	-9.18	-123.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	225	-11736	-108	-1419	0	-172	-559	6.28	6.28	10.30	10.30	-10.33	-138.3
4	225	-10902	-119	-1001	0	-331	-541	6.28	6.28	10.30	10.30	-9.78	-130.6
5	225	-10480	-125	-791	0	-410	-531	6.28	6.28	10.30	10.30	-9.50	-126.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	263	-11567	-108	-1218	0	322	-599	6.28	6.28	10.30	10.30	-10.60	-141.1
4	263	-10734	-119	-934	0	31	-585	6.28	6.28	10.30	10.30	-10.08	-133.8
5	263	-10311	-125	-791	0	-114	-578	6.28	6.28	10.30	10.30	-9.82	-130.1

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	300	-11398	-108	-1018	0	741	-640	6.28	6.28	10.30	10.30	-10.86	-143.8
4	300	-10566	-119	-867	0	369	-630	6.28	6.28	10.30	10.30	-10.39	-137.0
5	300	-10143	-125	-791	0	183	-625	6.28	6.28	10.30	10.30	-10.16	-133.7

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	338	-11229	-108	-817	0	1085	-680	8.29	8.29	10.30	10.30	-11.14	-146.7
4	338	-10398	-119	-800	0	682	-675	8.29	8.29	10.30	10.30	-10.74	-140.6
5	338	-9974	-125	-791	0	479	-672	8.29	8.29	10.30	10.30	-10.54	-137.6

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	375	-11060	-108	-616	0	1246	-702	8.29	8.29	10.30	10.30	-11.27	-150.3
4	375	-10230	-119	-733	0	841	-699	8.29	8.29	10.30	10.30	-10.90	-142.1
5	375	-9806	-125	-791	0	637	-697	8.29	8.29	10.30	10.30	-10.73	-139.3

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

**ASTA NUM. 9** NI 9 NF 18 SEZ. Rp B= 0.600 H= 0.300 (pilastro)

**PIL. NUM. 4**

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
	cm		kg			kg*m				cm <sup>2</sup>		kg/cm <sup>2</sup>	

3	0	-21950	-487	-811	0	572	845	8.29	8.29	10.30	10.30	-17.62	-239.0
4	0	-21440	-504	253	0	2112	885	8.29	8.29	10.30	10.30	-19.33	-274.4
5	0	-21180	-513	784	0	2879	905	8.29	8.29	10.30	10.30	-22.52	-316.4

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	38	-21781	-487	-649	0	845	663	8.29	8.29	10.30	10.30	-15.98	-219.9
4	38	-21271	-504	307	0	2007	696	8.29	8.29	10.30	10.30	-18.81	-267.4
5	38	-21011	-513	784	0	2585	712	8.29	8.29	10.30	10.30	-21.12	-297.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	75	-21612	-487	-486	0	1058	480	6.28	6.28	10.30	10.30	-15.59	-225.6
4	75	-21102	-504	361	0	1882	507	6.28	6.28	10.30	10.30	-19.01	-270.4
5	75	-20842	-513	784	0	2291	520	6.28	6.28	10.30	10.30	-20.71	-292.7

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	113	-21443	-487	-324	0	1210	297	6.28	6.28	10.30	10.30	-16.18	-233.3
4	113	-20933	-504	415	0	1737	318	6.28	6.28	10.30	10.30	-18.28	-260.6
5	113	-20673	-513	784	0	1998	328	6.28	6.28	10.30	10.30	-19.31	-274.0

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	150	-21274	-487	-162	0	1301	115	6.28	6.28	10.30	10.30	-16.50	-237.4
4	150	-20764	-504	469	0	1571	128	6.28	6.28	10.30	10.30	-17.45	-249.5
5	150	-20504	-513	784	0	1704	135	6.28	6.28	10.30	10.30	-17.91	-255.4

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	188	-21105	-487	0	0	1331	-68	6.28	6.28	10.30	10.30	-16.55	-237.9
4	188	-20595	-504	523	0	1385	-61	6.28	6.28	10.30	10.30	-16.54	-237.2
5	188	-20335	-513	784	0	1410	-57	6.28	6.28	10.30	10.30	-16.52	-236.8

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	225	-20936	-487	163	0	1301	-251	6.28	6.28	10.30	10.30	-16.33	-234.8
4	225	-20426	-504	577	0	1179	-250	6.28	6.28	10.30	10.30	-15.53	-223.8
5	225	-20166	-513	784	0	1116	-249	6.28	6.28	10.30	10.30	-15.12	-218.1

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	263	-20767	-487	325	0	1209	-433	6.28	6.28	10.30	10.30	-15.84	-228.2
4	263	-20257	-504	631	0	952	-439	6.28	6.28	10.30	10.30	-14.44	-209.1
5	263	-19997	-513	784	0	822	-442	6.28	6.28	10.30	10.30	-13.73	-199.5

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	300	-20598	-487	487	0	1057	-616	6.28	6.28	10.30	10.30	-15.08	-217.9
4	300	-20088	-504	685	0	705	-628	6.28	6.28	10.30	10.30	-14.88	-204.4
5	300	-19828	-513	784	0	529	-634	6.28	6.28	10.30	10.30	-14.81	-203.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	338	-20429	-487	649	0	844	-799	8.29	8.29	10.30	10.30	-16.50	-223.6
4	338	-19919	-504	739	0	438	-817	8.29	8.29	10.30	10.30	-16.41	-221.8
5	338	-19659	-513	784	0	235	-827	8.29	8.29	10.30	10.30	-16.37	-220.9

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	375	-20260	-487	811	0	428	-896	8.29	8.29	10.30	10.30	-17.25	-232.0
4	375	-19750	-504	793	0	12	-918	8.29	8.29	10.30	10.30	-17.19	-230.5
5	375	-19490	-513	784	0	0	-929	8.29	8.29	10.30	10.30	-17.17	-229.7

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

## L E G E N D A

Prima asta	Ultima asta	Nome disegno	Descrizione disegno
7	9	DONORATICO-BLOCCO A 0001_IP1.YPI	

Lavoro: **DONORATICO-BLOCCO A** Intestazione lavoro: **MasterSap 2020**  
 Elemento: **PILASTRO** Gruppo: **1** Tabella: **PILASTRI F16**  
 Descrizione: **pilastrini aule**  
 Spunt. I **0.0** cm Spunt. J **25.0** cm  
 Rck: **350.00** kg/cm<sup>2</sup> fyk: **4580.0** kg/cm<sup>2</sup> Condizioni ambientali: **Ordinaria**  
 Copriferro di calcolo: **3.5** cm Copriferro di disegno: **3.5** cm  
 Diametro staffe: **8** mm Numero braccia: **2**  
 ρ min.: **1.000** %

**ASTA NUM. 10** NI 4 NF 23 SEZ. Rp B= 0.500 H= 0.300 (pilastro)

**PIL. NUM. 6**

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--
	cm		kg			kg*m			cm <sup>2</sup>			kg/cm <sup>2</sup>	
3	0	-19590	2762	-33	0	-256	-2804	6.03	6.03	10.05	10.05	-44.27	-523.8
4	0	-18600	2605	253	0	417	-2636	6.03	6.03	10.05	10.05	-41.65	-493.5
5	0	-18090	2525	395	0	753	-2550	6.03	6.03	10.05	10.05	-40.31	-478.0

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 6.03 asup= 6.03 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	38	-19449	2762	-33	0	-244	-1768	6.03	6.03	8.04	8.04	-31.18	-392.9
4	38	-18459	2605	253	0	322	-1659	6.03	6.03	8.04	8.04	-29.30	-369.9
5	38	-17950	2525	395	0	605	-1603	6.03	6.03	8.04	8.04	-28.35	-358.2

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	75	-19308	2762	-33	0	-231	-733	4.02	4.02	8.04	8.04	-18.70	-253.8
4	75	-18318	2605	253	0	228	-682	4.02	4.02	8.04	8.04	-17.60	-239.3
5	75	-17810	2525	395	0	457	-656	4.02	4.02	8.04	8.04	-17.04	-231.8

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	113	-19167	2762	-33	0	-219	303	4.02	4.02	8.04	8.04	-14.16	-201.3
4	113	-18177	2605	253	0	133	295	4.02	4.02	8.04	8.04	-13.50	-191.8
5	113	-17670	2525	395	0	309	291	4.02	4.02	8.04	8.04	-13.17	-190.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	150	-19026	2762	-33	0	-207	1339	4.02	4.02	8.04	8.04	-25.13	-326.6
4	150	-18036	2605	253	0	38	1272	4.02	4.02	8.04	8.04	-23.86	-310.0
5	150	-17530	2525	395	0	160	1238	4.02	4.02	8.04	8.04	-23.21	-301.5

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	188	-18885	2762	-33	0	-195	2375	4.02	4.02	8.04	8.04	-40.67	-486.6
4	188	-17895	2605	253	0	-57	2249	4.02	4.02	8.04	8.04	-38.52	-460.9
5	188	-17390	2525	395	0	12	2185	4.02	4.02	8.04	8.04	-37.42	-447.8

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	225	-18744	2762	-33	0	-182	3410	4.02	4.02	8.04	8.04	-57.80	797.1
4	225	-17754	2605	253	0	-152	3226	4.02	4.02	8.04	8.04	-54.68	753.1
5	225	-17250	2525	395	0	-136	3131	4.02	4.02	8.04	8.04	-53.08	730.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	263	-18603	2762	-33	0	-170	4446	4.02	4.02	8.04	8.04	-74.71	1316.2
4	263	-17613	2605	253	0	-246	4203	4.02	4.02	8.04	8.04	-70.63	1242.9
5	263	-17110	2525	395	0	-284	4078	4.02	4.02	8.04	8.04	-68.54	1205.1

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	300	-18462	2762	-33	0	-158	5482	4.02	4.02	8.04	8.04	-91.38	1851.5
4	300	-17472	2605	253	0	-341	5180	4.02	4.02	8.04	8.04	-86.35	1748.3
5	300	-16970	2525	395	0	-433	5025	4.02	4.02	8.04	8.04	-83.78	1695.0

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	338	-18321	2762	-33	0	-146	6517	6.03	6.03	8.04	8.04	-107.87	2394.0
4	338	-17331	2605	253	0	-436	6157	6.03	6.03	8.04	8.04	-101.92	2260.5
5	338	-16830	2525	395	0	-581	5972	6.03	6.03	8.04	8.04	-98.86	2191.5

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	375	-18180	2762	-33	0	-129	7208	6.03	6.03	10.05	10.05	-107.05	2237.5
4	375	-17190	2605	253	0	-499	6808	6.03	6.03	10.05	10.05	-101.13	2112.8
5	375	-16690	2525	395	0	-680	6603	6.03	6.03	10.05	10.05	-98.09	2048.4

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 6.03 asup= 6.03 (e arm. base= 4 X 2.01)

**ASTA NUM. 11** NI 3 NF 24 SEZ. Rp B= 0.500 H= 0.300 (pilastro)

**PIL. NUM. 10**

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
	cm		kg			kg*m				cm <sup>2</sup>		kg/cm <sup>2</sup>	

3	0	-23140	3043	-96	0	-1101	-3074	6.03	6.03	10.05	10.05	-48.81	-584.4
4	0	-21870	2873	207	0	-325	-2904	6.03	6.03	10.05	10.05	-46.12	-552.1
5	0	-21230	2786	359	0	64	-2818	6.03	6.03	10.05	10.05	-44.75	-535.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 6.03 asup= 6.03 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	38	-22999	3043	-96	0	-1065	-1933	6.03	6.03	8.04	8.04	-34.57	-440.4
4	38	-21730	2873	207	0	-402	-1827	6.03	6.03	8.04	8.04	-32.67	-416.2
5	38	-21089	2786	359	0	-71	-1773	6.03	6.03	8.04	8.04	-31.72	-404.0

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	75	-22858	3043	-96	0	-1029	-792	4.02	4.02	8.04	8.04	-21.35	-301.6
4	75	-21590	2873	207	0	-480	-749	4.02	4.02	8.04	8.04	-20.18	-275.5
5	75	-20948	2786	359	0	-206	-729	4.02	4.02	8.04	8.04	-19.60	-267.5

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	113	-22717	3043	-96	0	-992	350	4.02	4.02	8.04	8.04	-20.75	-297.2
4	113	-21450	2873	207	0	-558	328	4.02	4.02	8.04	8.04	-17.02	-247.4
5	113	-20807	2786	359	0	-340	316	4.02	4.02	8.04	8.04	-15.23	-222.4

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	150	-22576	3043	-96	0	-956	1491	4.02	4.02	8.04	8.04	-28.63	-374.2
4	150	-21310	2873	207	0	-636	1405	4.02	4.02	8.04	8.04	-27.00	-353.0
5	150	-20666	2786	359	0	-475	1360	4.02	4.02	8.04	8.04	-26.16	-342.0

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	188	-22435	3043	-96	0	-920	2632	4.02	4.02	8.04	8.04	-45.23	-547.7
4	188	-21170	2873	207	0	-713	2483	4.02	4.02	8.04	8.04	-42.66	-516.7
5	188	-20525	2786	359	0	-610	2405	4.02	4.02	8.04	8.04	-41.33	-500.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	225	-22294	3043	-96	0	-884	3773	4.02	4.02	8.04	8.04	-64.07	813.4
4	225	-21030	2873	207	0	-791	3560	4.02	4.02	8.04	8.04	-60.45	767.6
5	225	-20384	2786	359	0	-744	3450	4.02	4.02	8.04	8.04	-58.58	743.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	263	-22153	3043	-96	0	-848	4914	4.02	4.02	8.04	8.04	-82.80	1376.5
4	263	-20890	2873	207	0	-869	4637	4.02	4.02	8.04	8.04	-78.12	1299.5
5	263	-20243	2786	359	0	-879	4494	4.02	4.02	8.04	8.04	-75.71	1259.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	300	-22012	3043	-96	0	-812	6056	4.02	4.02	8.04	8.04	-101.24	1961.4
4	300	-20750	2873	207	0	-947	5714	4.02	4.02	8.04	8.04	-95.53	1852.0
5	300	-20102	2786	359	0	-1014	5539	4.02	4.02	8.04	8.04	-92.59	1795.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	338	-21871	3043	-96	0	-775	7197	6.03	6.03	8.04	8.04	-119.49	2555.8
4	338	-20610	2873	207	0	-1024	6792	6.03	6.03	8.04	8.04	-112.76	2413.6
5	338	-19961	2786	359	0	-1148	6583	6.03	6.03	8.04	8.04	-109.29	2340.4

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	375	-21730	3043	-96	0	-727	7958	6.03	6.03	10.05	10.05	-118.69	2398.9
4	375	-20470	2873	207	0	-1076	7510	6.03	6.03	10.05	10.05	-112.00	2265.5
5	375	-19820	2786	359	0	-1238	7280	6.03	6.03	10.05	10.05	-108.56	2197.1

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 6.03 asup= 6.03 (e arm. base= 4 X 2.01)

**ASTA NUM. 12** NI 156 NF 158 SEZ. Rp B= 0.500 H= 0.300 (pilastro)

**PIL. NUM. 3**

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
	cm		kg			kg*m				cm <sup>2</sup>		kg/cm <sup>2</sup>	

3	0	-6719	124	1279	0	1393	-175	6.03	6.03	8.04	8.04	-14.58	-192.4
4	0	-6490	100	1610	0	1764	-120	6.03	6.03	8.04	8.04	-18.37	257.4
5	0	-6373	88	1775	0	1948	-92	6.03	6.03	8.04	8.04	-20.24	326.7

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	38	-6578	124	1360	0	898	-129	6.03	6.03	8.04	8.04	-9.87	-135.1
4	38	-6349	100	1637	0	1155	-82	6.03	6.03	8.04	8.04	-12.17	-162.7
5	38	-6232	88	1775	0	1282	-59	6.03	6.03	8.04	8.04	-13.43	-177.3

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	75	-6438	124	1441	0	373	-82	4.02	4.02	8.04	8.04	-6.50	-92.3
4	75	-6209	100	1664	0	536	-45	4.02	4.02	8.04	8.04	-7.47	-104.4
5	75	-6092	88	1775	0	617	-26	4.02	4.02	8.04	8.04	-7.97	-110.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	113	-6297	124	1522	0	-183	-35	4.02	4.02	8.04	8.04	-5.12	-74.3
4	113	-6068	100	1691	0	-93	-7	4.02	4.02	8.04	8.04	-4.38	-64.3
5	113	-5951	88	1775	0	-49	7	4.02	4.02	8.04	8.04	-4.00	-59.4

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	150	-6157	124	1603	0	-769	11	4.02	4.02	8.04	8.04	-9.24	-126.9
4	150	-5928	100	1718	0	-733	30	4.02	4.02	8.04	8.04	-8.83	-121.3
5	150	-5811	88	1775	0	-714	40	4.02	4.02	8.04	8.04	-8.63	-118.5

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	188	-6016	124	1684	0	-1385	58	4.02	4.02	8.04	8.04	-16.35	217.6
4	188	-5787	100	1745	0	-1382	68	4.02	4.02	8.04	8.04	-16.37	231.7
5	188	-5670	88	1775	0	-1380	73	4.02	4.02	8.04	8.04	-16.38	239.0

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	225	-5875	124	1765	0	-2032	104	4.02	4.02	8.04	8.04	-24.64	552.4
4	225	-5646	100	1772	0	-2042	105	4.02	4.02	8.04	8.04	-24.80	578.9
5	225	-5529	88	1775	0	-2046	106	4.02	4.02	8.04	8.04	-24.86	592.0

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	263	-5735	124	1846	0	-2709	151	4.02	4.02	8.04	8.04	-33.01	938.6
4	263	-5506	100	1799	0	-2711	143	4.02	4.02	8.04	8.04	-33.04	963.3
5	263	-5389	88	1775	0	-2711	139	4.02	4.02	8.04	8.04	-33.03	975.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	300	-5594	124	1927	0	-3416	198	4.02	4.02	8.04	8.04	-41.52	1353.1
4	300	-5365	100	1826	0	-3391	180	4.02	4.02	8.04	8.04	-41.19	1363.2
5	300	-5248	88	1775	0	-3377	171	4.02	4.02	8.04	8.04	-41.01	1367.5

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	338	-5454	124	2008	0	-4154	244	6.03	6.03	8.04	8.04	-41.65	1216.3
4	338	-5225	100	1853	0	-4081	218	6.03	6.03	8.04	8.04	-40.87	1204.4
5	338	-5108	88	1775	0	-4042	204	6.03	6.03	8.04	8.04	-40.46	1197.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	375	-5313	124	2089	0	-4661	275	6.03	6.03	8.04	8.04	-46.44	1422.1
4	375	-5084	100	1880	0	-4546	243	6.03	6.03	8.04	8.04	-45.26	1394.1
5	375	-4967	88	1775	0	-4486	226	6.03	6.03	8.04	8.04	-44.65	1379.3

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

## L E G E N D A

Prima asta	Ultima asta	Nome disegno	Descrizione disegno
10	12	DONORATICO-BLOCCO A 0001_IP1.YPI	

Lavoro: **DONORATICO-BLOCCO A** Intestazione lavoro: **MasterSap 2020**  
 Elemento: **PILASTRO** Gruppo: **1** Tabella: **PILASTRI F20**  
 Descrizione: **pilastrini aule**  
 Spunt. I **0.0** cm Spunt. J **35.0** cm  
 Rck: **350.00** kg/cm<sup>2</sup> fyk: **4580.0** kg/cm<sup>2</sup> Condizioni ambientali: **Ordinaria**  
 Copriferro di calcolo: **3.5** cm Copriferro di disegno: **3.5** cm  
 Diametro staffe: **10** mm Numero braccia: **2**  
 ρ min.: **1.000** %

**ASTA NUM. 13** NI 151 NF 155 SEZ. Rp B= 0.600 H= 0.300 (pilastro)

**PIL. NUM. 8**

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--
	cm		kg			kg*m				cm <sup>2</sup>		kg/cm <sup>2</sup>	
3	0	-47090	64	-24	0	-1092	56	8.29	8.29	10.30	10.30	-27.57	-405.5
4	0	-44900	51	594	0	575	67	8.29	8.29	10.30	10.30	-24.33	-360.7
5	0	-43780	44	902	0	1408	72	8.29	8.29	10.30	10.30	-27.28	-398.8
apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)													
3	38	-46921	64	-24	0	-1083	80	8.29	8.29	10.30	10.30	-27.45	-403.7
4	38	-44731	51	594	0	353	86	8.29	8.29	10.30	10.30	-23.31	-347.1
5	38	-43612	44	902	0	1070	88	8.29	8.29	10.30	10.30	-25.78	-378.8
apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)													
3	75	-46752	64	-24	0	-1074	105	6.28	6.28	10.30	10.30	-28.30	-416.2
4	75	-44562	51	594	0	130	105	6.28	6.28	10.30	10.30	-22.99	-343.8
5	75	-43444	44	902	0	731	105	6.28	6.28	10.30	10.30	-25.11	-370.9
apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)													
3	113	-46583	64	-24	0	-1065	129	6.28	6.28	10.30	10.30	-28.18	-414.3
4	113	-44393	51	594	0	-93	124	6.28	6.28	10.30	10.30	-22.74	-340.4
5	113	-43276	44	902	0	393	122	6.28	6.28	10.30	10.30	-23.52	-349.7
apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)													
3	150	-46414	64	-24	0	-1056	153	6.28	6.28	10.30	10.30	-28.05	-412.5
4	150	-44224	51	594	0	-316	143	6.28	6.28	10.30	10.30	-23.65	-352.3
5	150	-43108	44	902	0	54	138	6.28	6.28	10.30	10.30	-21.92	-328.4
apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)													
3	188	-46245	64	-24	0	-1047	177	6.28	6.28	10.30	10.30	-27.93	-410.7
4	188	-44055	51	594	0	-538	162	6.28	6.28	10.30	10.30	-24.56	-364.2
5	188	-42940	44	902	0	-284	155	6.28	6.28	10.30	10.30	-22.86	-340.7
apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)													
3	225	-46076	64	-24	0	-1037	201	6.28	6.28	10.30	10.30	-27.80	-408.9
4	225	-43886	51	594	0	-761	181	6.28	6.28	10.30	10.30	-25.47	-376.0
5	225	-42772	44	902	0	-622	171	6.28	6.28	10.30	10.30	-24.29	-359.4
apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)													
3	263	-45907	64	-24	0	-1028	225	6.28	6.28	10.30	10.30	-27.67	-407.1
4	263	-43717	51	594	0	-984	200	6.28	6.28	10.30	10.30	-26.37	-387.9
5	263	-42604	44	902	0	-961	188	6.28	6.28	10.30	10.30	-25.71	-378.2
apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)													
3	300	-45738	64	-24	0	-1019	250	6.28	6.28	10.30	10.30	-27.55	-405.3
4	300	-43548	51	594	0	-1207	220	6.28	6.28	10.30	10.30	-27.28	-399.8
5	300	-42436	44	902	0	-1299	204	6.28	6.28	10.30	10.30	-27.14	-396.9
apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)													
3	338	-45569	64	-24	0	-1010	274	8.29	8.29	10.30	10.30	-26.48	-389.8
4	338	-43379	51	594	0	-1429	239	8.29	8.29	10.30	10.30	-27.17	-397.1
5	338	-42268	44	902	0	-1638	221	8.29	8.29	10.30	10.30	-27.50	-400.5
apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)													
3	375	-45400	64	-24	0	-997	287	8.29	8.29	10.30	10.30	-26.34	-387.8
4	375	-43210	51	594	0	-1548	249	8.29	8.29	10.30	10.30	-27.59	-402.4
5	375	-42100	44	902	0	-1818	230	8.29	8.29	10.30	10.30	-28.18	-409.3
apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)													

## L E G E N D A

Prima asta	Ultima asta	Nome disegno	Descrizione disegno
13	13	DONORATICO-BLOCCO A 0001_IPl.YPI	

Lavoro: **DONORATICO-BLOCCO A** Intestazione lavoro: **MasterSap 2020**  
 Elemento: **PILASTRO** Gruppo: **1** Tabella: **pilastr centrali**  
 Descrizione: **pilastr aule**  
 Spunt. I **0.0** cm Spunt. J **30.0** cm  
 Rck: **300.00** kg/cm<sup>2</sup> fyk: **4580.0** kg/cm<sup>2</sup> Condizioni ambientali: **Ordinaria**  
 Copriferro di calcolo: **3.5** cm Copriferro di disegno: **3.5** cm  
 Diametro staffe: **10** mm Numero braccia: **2**  
 ρ min.: **1.000** %

**ASTA NUM. 14** NI 153 NF 152 SEZ. Rp B= 0.500 H= 0.300 (pilastro)

**PIL. NUM. 7**

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
	cm		kg			kg*m				cm <sup>2</sup>		kg/cm <sup>2</sup>	
3	0	-36020	-353	413	0	-382	407	8.29	8.29	10.30	10.30	-23.89	-344.4
4	0	-34090	-341	840	0	610	396	8.29	8.29	10.30	10.30	-23.06	-338.4
5	0	-33110	-335	1053	0	1104	390	8.29	8.29	10.30	10.30	-25.39	-367.3

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	63	-35785	-353	413	0	-640	187	8.29	8.29	10.30	10.30	-24.20	-355.2
4	63	-33857	-341	840	0	85	182	8.29	8.29	10.30	10.30	-20.50	-301.2
5	63	-32875	-335	1053	0	446	180	8.29	8.29	10.30	10.30	-21.41	-315.6

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	125	-35550	-353	413	0	-897	-34	6.28	6.28	8.29	8.29	-26.67	-388.2
4	125	-33623	-341	840	0	-440	-31	6.28	6.28	8.29	8.29	-22.67	-334.2
5	125	-32640	-335	1053	0	-212	-29	6.28	6.28	8.29	8.29	-20.66	-307.1

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	188	-35315	-353	413	0	-1155	-254	6.28	6.28	8.29	8.29	-28.14	-407.0
4	188	-33390	-341	840	0	-966	-244	6.28	6.28	8.29	8.29	-25.82	-374.5
5	188	-32405	-335	1053	0	-870	-239	6.28	6.28	8.29	8.29	-24.63	-358.1

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	250	-35080	-353	413	0	-1413	-475	6.28	6.28	8.29	8.29	-29.62	-425.7
4	250	-33157	-341	840	0	-1491	-457	6.28	6.28	8.29	8.29	-28.96	-414.9
5	250	-32170	-335	1053	0	-1528	-448	6.28	6.28	8.29	8.29	-28.61	-409.1

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	313	-34845	-353	413	0	-1671	-695	8.29	8.29	10.30	10.30	-29.70	-424.9
4	313	-32923	-341	840	0	-2016	-670	8.29	8.29	10.30	10.30	-30.61	-434.5
5	313	-31935	-335	1053	0	-2186	-657	8.29	8.29	10.30	10.30	-31.04	-438.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	375	-34610	-353	413	0	-1867	-863	8.29	8.29	10.30	10.30	-30.71	-437.7
4	375	-32690	-341	840	0	-2415	-832	8.29	8.29	10.30	10.30	-32.81	-462.6
5	375	-31700	-335	1053	0	-2686	-817	8.29	8.29	10.30	10.30	-33.83	-474.5

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

## L E G E N D A

Prima asta	Ultima asta	Nome disegno	Descrizione disegno
14	14	DONORATICO-BLOCCO A 0001_IPl.YPI	

Lavoro: **DONORATICO-BLOCCO A** Intestazione lavoro: **MasterSap 2020**  
 Elemento: **PILASTRO** Gruppo: **2** Tabella: **PILASTRI F20**  
 Descrizione: **pilastri motoria**  
 Spunt. I **0.0** cm Spunt. J **35.0** cm  
 Rck: **350.00** kg/cm<sup>2</sup> fyk: **4580.0** kg/cm<sup>2</sup> Condizioni ambientali: **Ordinaria**  
 Copriferro di calcolo: **3.5** cm Copriferro di disegno: **3.5** cm  
 Diametro staffe: **10** mm Numero braccia: **2**  
 ρ min.: **1.000** %

**ASTA NUM. 1** NI 14 NF 30 SEZ. Rp B= 0.600 H= 0.300 (pilastro)

**PIL. NUM. 16**

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--
	cm		kg			kg*m				cm <sup>2</sup>		kg/cm <sup>2</sup>	
3	0	-42640	357	-697	0	-2319	-157	8.29	8.29	10.30	10.30	-30.55	-441.2
4	0	-40750	362	-256	0	-845	-189	8.29	8.29	10.30	10.30	-23.43	-345.3
5	0	-39780	365	-36	0	-107	-205	8.29	8.29	10.30	10.30	-20.61	-303.0

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	61	-42368	357	-697	0	-1898	59	8.29	8.29	10.30	10.30	-28.64	-415.7
4	61	-40478	362	-256	0	-690	30	8.29	8.29	10.30	10.30	-22.65	-334.7
5	61	-39508	365	-36	0	-85	16	8.29	8.29	10.30	10.30	-19.64	-294.0

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	121	-42096	357	-697	0	-1476	274	6.28	6.28	10.30	10.30	-27.76	-404.8
4	121	-40206	362	-256	0	-534	249	6.28	6.28	10.30	10.30	-22.60	-334.9
5	121	-39236	365	-36	0	-63	237	6.28	6.28	10.30	10.30	-20.62	-302.3

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	182	-41824	357	-697	0	-1055	490	6.28	6.28	10.30	10.30	-25.74	-377.8
4	182	-39934	362	-256	0	-379	469	6.28	6.28	10.30	10.30	-22.93	-330.0
5	182	-38964	365	-36	0	-42	458	6.28	6.28	10.30	10.30	-22.38	-322.0

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	242	-41552	357	-697	0	-633	706	6.28	6.28	10.30	10.30	-25.72	-364.7
4	242	-39662	362	-256	0	-224	688	6.28	6.28	10.30	10.30	-24.67	-349.5
5	242	-38692	365	-36	0	-20	678	6.28	6.28	10.30	10.30	-24.13	-341.7

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	303	-41280	357	-697	0	-212	921	6.28	6.28	10.30	10.30	-27.43	-383.9
4	303	-39390	362	-256	0	-69	907	6.28	6.28	10.30	10.30	-26.41	-369.1
5	303	-38420	365	-36	0	2	899	6.28	6.28	10.30	10.30	-25.88	-361.4

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	363	-41008	357	-697	0	210	1137	6.28	6.28	10.30	10.30	-29.14	-403.2
4	363	-39118	362	-256	0	86	1126	6.28	6.28	10.30	10.30	-28.15	-388.6
5	363	-38148	365	-36	0	24	1120	6.28	6.28	10.30	10.30	-27.64	-381.1

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	424	-40736	357	-697	0	632	1353	6.28	6.28	10.30	10.30	-30.85	-422.4
4	424	-38846	362	-256	0	241	1345	6.28	6.28	10.30	10.30	-29.89	-408.2
5	424	-37876	365	-36	0	46	1341	6.28	6.28	10.30	10.30	-29.39	-400.9

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	484	-40464	357	-697	0	1053	1569	6.28	6.28	10.30	10.30	-32.56	-441.6
4	484	-38574	362	-256	0	396	1564	6.28	6.28	10.30	10.30	-31.63	-427.7
5	484	-37604	365	-36	0	68	1561	6.28	6.28	10.30	10.30	-31.15	-420.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	545	-40192	357	-697	0	1475	1784	8.29	8.29	10.30	10.30	-34.27	-460.8
4	545	-38302	362	-256	0	551	1783	8.29	8.29	10.30	10.30	-33.37	-447.3
5	545	-37332	365	-36	0	90	1782	8.29	8.29	10.30	10.30	-32.90	-440.3

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	605	-39920	357	-697	0	1774	1938	8.29	8.29	10.30	10.30	-35.45	-473.9
4	605	-38030	362	-256	0	661	1939	8.29	8.29	10.30	10.30	-34.56	-460.6
5	605	-37060	365	-36	0	105	1939	8.29	8.29	10.30	10.30	-34.11	-453.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

**ASTA NUM. 2** NI 33 NF 99 SEZ. Rp B= 0.600 H= 0.300 (pilastro)

**PIL. NUM. 14**

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
	cm		kg			kg*m				cm <sup>2</sup>		kg/cm <sup>2</sup>	

3	0	-9171	-797	-2633	0	-624	-1119	8.29	8.29	10.30	10.30	-15.68	-189.1
4	0	-8725	-797	-2004	0	-593	-1108	8.29	8.29	10.30	10.30	-15.49	-185.5
5	0	-8499	-798	-1688	0	-577	-1103	8.29	8.29	10.30	10.30	-15.40	-183.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	23	-9068	-797	-2510	0	-32	-1302	8.29	8.29	10.30	10.30	-18.10	-212.2
4	23	-8622	-797	-1963	0	-137	-1291	8.29	8.29	10.30	10.30	-17.92	-208.6
5	23	-8396	-798	-1688	0	-189	-1287	8.29	8.29	10.30	10.30	-17.84	-206.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	46	-8964	-797	-2387	0	531	-1485	8.29	8.29	10.30	10.30	-20.53	245.9
4	46	-8518	-797	-1922	0	310	-1475	8.29	8.29	10.30	10.30	-20.35	257.0
5	46	-8292	-798	-1688	0	199	-1470	8.29	8.29	10.30	10.30	-20.27	263.0

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	69	-8861	-797	-2264	0	1065	-1669	6.28	6.28	10.30	10.30	-22.96	317.9
4	69	-8415	-797	-1881	0	747	-1658	6.28	6.28	10.30	10.30	-22.77	330.0
5	69	-8189	-798	-1688	0	587	-1654	6.28	6.28	10.30	10.30	-22.69	336.4

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	92	-8757	-797	-2141	0	1572	-1852	6.28	6.28	10.30	10.30	-25.36	392.0
4	92	-8311	-797	-1840	0	1175	-1842	6.28	6.28	10.30	10.30	-25.17	404.8
5	92	-8085	-798	-1688	0	976	-1837	6.28	6.28	10.30	10.30	-25.08	411.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	115	-8654	-797	-2018	0	2050	-2035	6.28	6.28	10.30	10.30	-27.75	467.7
4	115	-8208	-797	-1799	0	1593	-2025	6.28	6.28	10.30	10.30	-27.55	481.0
5	115	-7982	-798	-1688	0	1364	-2021	6.28	6.28	10.30	10.30	-27.46	488.1

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	138	-8550	-797	-1894	0	2500	-2218	6.28	6.28	10.30	10.30	-30.12	544.3
4	138	-8104	-797	-1757	0	2002	-2208	6.28	6.28	10.30	10.30	-29.92	558.1
5	138	-7878	-798	-1688	0	1752	-2204	6.28	6.28	10.30	10.30	-29.82	565.4

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	161	-8447	-797	-1771	0	2921	-2401	6.28	6.28	10.30	10.30	-32.47	621.6
4	161	-8001	-797	-1716	0	2401	-2392	6.28	6.28	10.30	10.30	-32.27	635.9
5	161	-7775	-798	-1688	0	2140	-2388	6.28	6.28	10.30	10.30	-32.17	643.4

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	184	-8343	-797	-1648	0	3315	-2585	8.29	8.29	10.30	10.30	-34.82	699.5
4	184	-7897	-797	-1675	0	2791	-2575	8.29	8.29	10.30	10.30	-34.61	714.1
5	184	-7671	-798	-1688	0	2529	-2571	8.29	8.29	10.30	10.30	-34.51	721.7

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	207	-8240	-797	-1525	0	3679	-2768	8.29	8.29	10.30	10.30	-37.15	777.8
4	207	-7794	-797	-1634	0	3172	-2759	8.29	8.29	10.30	10.30	-36.94	792.7
5	207	-7568	-798	-1688	0	2917	-2755	8.29	8.29	10.30	10.30	-36.84	800.5

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	230	-8136	-797	-1402	0	3771	-2812	8.29	8.29	10.30	10.30	-37.69	799.8
4	230	-7690	-797	-1593	0	3264	-2802	8.29	8.29	10.30	10.30	-37.48	814.8
5	230	-7464	-798	-1688	0	3010	-2798	8.29	8.29	10.30	10.30	-37.38	822.7

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

**ASTA NUM. 3** NI 18 NF 100 SEZ. Rp B= 0.600 H= 0.300 (pilastro)

**PIL. NUM. 4**

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
	cm		kg			kg*m				cm <sup>2</sup>		kg/cm <sup>2</sup>	

3	0	-18530	-748	6191	0	3140	-1750	8.29	8.29	10.30	10.30	-25.15	-317.8
4	0	-17980	-759	6338	0	2871	-1740	8.29	8.29	10.30	10.30	-24.92	-311.7
5	0	-17690	-765	6408	0	2735	-1735	8.29	8.29	10.30	10.30	-24.80	-309.7

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	23	-18426	-748	6290	0	1705	-1922	8.29	8.29	10.30	10.30	-27.28	-337.4
4	23	-17876	-759	6371	0	1409	-1915	8.29	8.29	10.30	10.30	-27.10	-333.8
5	23	-17587	-765	6408	0	1262	-1911	8.29	8.29	10.30	10.30	-27.01	-332.0

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	46	-18322	-748	6390	0	247	-2094	8.29	8.29	10.30	10.30	-29.48	-359.3
4	46	-17772	-759	6404	0	-60	-2089	8.29	8.29	10.30	10.30	-29.35	-356.1
5	46	-17484	-765	6408	0	-212	-2087	8.29	8.29	10.30	10.30	-29.28	-354.4

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	69	-18218	-748	6489	0	-1234	-2266	6.28	6.28	10.30	10.30	-31.72	-381.3
4	69	-17668	-759	6438	0	-1537	-2264	6.28	6.28	10.30	10.30	-31.63	-378.3
5	69	-17381	-765	6408	0	-1686	-2263	6.28	6.28	10.30	10.30	-31.59	-376.8

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	92	-18114	-748	6589	0	-2737	-2438	6.28	6.28	10.30	10.30	-33.99	-403.1
4	92	-17564	-759	6471	0	-3022	-2438	6.28	6.28	10.30	10.30	-33.94	-400.4
5	92	-17278	-765	6408	0	-3159	-2439	6.28	6.28	10.30	10.30	-33.92	-399.0

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	115	-18010	-748	6688	0	-4264	-2611	6.28	6.28	10.30	10.30	-36.27	-430.5
4	115	-17460	-759	6504	0	-4514	-2613	6.28	6.28	10.30	10.30	-36.26	-451.7
5	115	-17175	-765	6408	0	-4633	-2615	6.28	6.28	10.30	10.30	-36.26	-461.8

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	138	-17906	-748	6787	0	-5813	-2783	6.28	6.28	10.30	10.30	-43.36	648.5
4	138	-17356	-759	6537	0	-6014	-2788	6.28	6.28	10.30	10.30	-44.86	728.6
5	138	-17072	-765	6408	0	-6106	-2790	6.28	6.28	10.30	10.30	-45.54	767.8

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	161	-17802	-748	6887	0	-7386	-2955	6.28	6.28	10.30	10.30	-55.00	1082.5
4	161	-17252	-759	6570	0	-7522	-2962	6.28	6.28	10.30	10.30	-55.97	1152.3
5	161	-16969	-765	6408	0	-7580	-2966	6.28	6.28	10.30	10.30	-56.37	1185.1

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	184	-17698	-748	6986	0	-8981	-3127	8.29	8.29	10.30	10.30	-59.10	1195.5
4	184	-17148	-759	6604	0	-9037	-3137	8.29	8.29	10.30	10.30	-59.33	1232.9
5	184	-16866	-765	6408	0	-9053	-3142	8.29	8.29	10.30	10.30	-59.37	1249.4

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	207	-17594	-748	7086	0	-10599	-3299	8.29	8.29	10.30	10.30	-69.01	1562.8
4	207	-17044	-759	6637	0	-10560	-3311	8.29	8.29	10.30	10.30	-68.64	1579.9
5	207	-16763	-765	6408	0	-10527	-3318	8.29	8.29	10.30	10.30	-68.36	1585.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	230	-17490	-748	7185	0	-10983	-3340	8.29	8.29	10.30	10.30	-71.32	1654.5
4	230	-16940	-759	6670	0	-10923	-3353	8.29	8.29	10.30	10.30	-70.82	1667.1
5	230	-16660	-765	6408	0	-10879	-3360	8.29	8.29	10.30	10.30	-70.48	1670.5

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

**ASTA NUM. 4** NI 17 NF 61 SEZ. Rp B= 0.600 H= 0.300 (pilastro)**PIL. NUM. 13**

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
	cm		kg			kg*m							kg/cm²
3	0	-23440	-7	-8767	0	-7655	-1882	10.30	10.30	10.30	10.30	-47.58	-635.0
4	0	-22410	-23	-8100	0	-7381	-1841	10.30	10.30	10.30	10.30	-45.84	-611.4
5	0	-21880	-32	-7761	0	-7240	-1820	10.30	10.30	10.30	10.30	-44.95	-599.3

apost= 4.02 aant= 4.02 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	23	-23336	-7	-8767	0	-5639	-1884	8.29	8.29	10.30	10.30	-38.81	-527.0
4	23	-22306	-23	-8100	0	-5518	-1846	8.29	8.29	10.30	10.30	-37.90	-513.8
5	23	-21776	-32	-7761	0	-5455	-1827	8.29	8.29	10.30	10.30	-37.43	-506.9

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	46	-23232	-7	-8767	0	-3622	-1885	8.29	8.29	10.30	10.30	-27.92	-376.9
4	46	-22202	-23	-8100	0	-3655	-1852	8.29	8.29	10.30	10.30	-27.24	-373.3
5	46	-21672	-32	-7761	0	-3670	-1834	8.29	8.29	10.30	10.30	-26.90	-371.5

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	69	-23128	-7	-8767	0	-1605	-1887	6.28	6.28	10.30	10.30	-27.91	-357.1
4	69	-22098	-23	-8100	0	-1792	-1857	6.28	6.28	10.30	10.30	-27.28	-347.8
5	69	-21568	-32	-7761	0	-1885	-1842	6.28	6.28	10.30	10.30	-26.96	-343.0

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	92	-23024	-7	-8767	0	411	-1889	6.28	6.28	10.30	10.30	-27.90	-356.7
4	92	-21994	-23	-8100	0	71	-1863	6.28	6.28	10.30	10.30	-27.31	-347.9
5	92	-21464	-32	-7761	0	-100	-1849	6.28	6.28	10.30	10.30	-27.01	-343.3

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	115	-22920	-7	-8767	0	2428	-1891	6.28	6.28	10.30	10.30	-27.89	-356.3
4	115	-21890	-23	-8100	0	1935	-1868	6.28	6.28	10.30	10.30	-27.35	-348.0
5	115	-21360	-32	-7761	0	1685	-1856	6.28	6.28	10.30	10.30	-27.07	-343.7

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	138	-22816	-7	-8767	0	4444	-1892	6.28	6.28	10.30	10.30	-33.56	-461.2
4	138	-21786	-23	-8100	0	3798	-1873	6.28	6.28	10.30	10.30	-29.15	-403.6
5	138	-21256	-32	-7761	0	3470	-1863	6.28	6.28	10.30	10.30	-27.13	-375.3

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	161	-22712	-7	-8767	0	6461	-1894	6.28	6.28	10.30	10.30	-48.16	-640.9
4	161	-21682	-23	-8100	0	5661	-1879	6.28	6.28	10.30	10.30	-42.19	-565.9
5	161	-21152	-32	-7761	0	5255	-1870	6.28	6.28	10.30	10.30	-39.18	-527.9

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	184	-22608	-7	-8767	0	8477	-1896	8.29	8.29	10.30	10.30	-56.78	877.2
4	184	-21578	-23	-8100	0	7524	-1884	8.29	8.29	10.30	10.30	-50.60	719.6
5	184	-21048	-32	-7761	0	7040	-1878	8.29	8.29	10.30	10.30	-47.45	641.1

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	207	-22504	-7	-8767	0	10494	-1897	8.29	8.29	10.30	10.30	-69.41	1315.6
4	207	-21474	-23	-8100	0	9387	-1890	8.29	8.29	10.30	10.30	-62.33	1118.6
5	207	-20944	-32	-7761	0	8825	-1885	8.29	8.29	10.30	10.30	-58.73	1019.5

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	230	-22400	-7	-8767	0	10976	-1898	8.29	8.29	10.30	10.30	-72.39	1426.4
4	230	-21370	-23	-8100	0	9833	-1891	8.29	8.29	10.30	10.30	-65.09	1220.3
5	230	-20840	-32	-7761	0	9252	-1886	8.29	8.29	10.30	10.30	-61.38	1116.4

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

**ASTA NUM. 5** NI 155 NF 150 SEZ. Rp B= 0.600 H= 0.300 (pilastro)**PIL. NUM. 8**

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
--	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----
	cm		kg			kg*m				cm <sup>2</sup>		kg/cm <sup>2</sup>	
3	0	-31590	-368	2997	0	4711	-947	8.29	8.29	10.30	10.30	-35.62	-498.3
4	0	-30140	-364	3056	0	4138	-944	8.29	8.29	10.30	10.30	-32.25	-452.8
5	0	-29400	-362	3083	0	3849	-942	8.29	8.29	10.30	10.30	-30.58	-430.3

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	23	-31486	-368	2997	0	4022	-1032	8.29	8.29	10.30	10.30	-32.30	-454.8
4	23	-30037	-364	3056	0	3435	-1027	8.29	8.29	10.30	10.30	-29.08	-411.0
5	23	-29297	-362	3083	0	3140	-1025	8.29	8.29	10.30	10.30	-27.48	-389.1

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	46	-31382	-368	2997	0	3332	-1117	8.29	8.29	10.30	10.30	-29.30	-415.1
4	46	-29934	-364	3056	0	2732	-1111	8.29	8.29	10.30	10.30	-26.08	-371.1
5	46	-29194	-362	3083	0	2431	-1108	8.29	8.29	10.30	10.30	-24.45	-348.9

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	69	-31278	-368	2997	0	2643	-1201	6.28	6.28	10.30	10.30	-27.52	-392.2
4	69	-29831	-364	3056	0	2030	-1194	6.28	6.28	10.30	10.30	-24.33	-345.0
5	69	-29091	-362	3083	0	1722	-1191	6.28	6.28	10.30	10.30	-23.95	-323.7

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	92	-31174	-368	2997	0	1953	-1286	6.28	6.28	10.30	10.30	-25.75	-350.6
4	92	-29728	-364	3056	0	1327	-1278	6.28	6.28	10.30	10.30	-25.00	-336.8
5	92	-28988	-362	3083	0	1013	-1274	6.28	6.28	10.30	10.30	-24.61	-331.1

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	115	-31070	-368	2997	0	1264	-1371	6.28	6.28	10.30	10.30	-26.42	-355.4
4	115	-29625	-364	3056	0	624	-1362	6.28	6.28	10.30	10.30	-25.66	-344.2
5	115	-28885	-362	3083	0	303	-1357	6.28	6.28	10.30	10.30	-25.27	-338.5

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	138	-30966	-368	2997	0	575	-1455	6.28	6.28	10.30	10.30	-27.09	-363.0
4	138	-29522	-364	3056	0	-79	-1445	6.28	6.28	10.30	10.30	-26.32	-351.7
5	138	-28782	-362	3083	0	-406	-1440	6.28	6.28	10.30	10.30	-25.93	-346.0

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	161	-30862	-368	2997	0	-115	-1540	6.28	6.28	10.30	10.30	-27.77	-370.5
4	161	-29419	-364	3056	0	-782	-1529	6.28	6.28	10.30	10.30	-26.99	-359.2
5	161	-28679	-362	3083	0	-1115	-1524	6.28	6.28	10.30	10.30	-26.59	-353.4

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	184	-30758	-368	2997	0	-804	-1625	8.29	8.29	10.30	10.30	-28.44	-378.1
4	184	-29316	-364	3056	0	-1484	-1613	8.29	8.29	10.30	10.30	-27.65	-366.7
5	184	-28576	-362	3083	0	-1824	-1607	8.29	8.29	10.30	10.30	-27.25	-360.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	207	-30654	-368	2997	0	-1494	-1709	8.29	8.29	10.30	10.30	-29.11	-385.7
4	207	-29213	-364	3056	0	-2187	-1696	8.29	8.29	10.30	10.30	-28.33	-374.2
5	207	-28473	-362	3083	0	-2533	-1690	8.29	8.29	10.30	10.30	-27.93	-368.4

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	230	-30550	-368	2997	0	-1659	-1730	8.29	8.29	10.30	10.30	-29.24	-386.9
4	230	-29110	-364	3056	0	-2355	-1716	8.29	8.29	10.30	10.30	-28.46	-375.5
5	230	-28370	-362	3083	0	-2702	-1710	8.29	8.29	10.30	10.30	-28.07	-369.8

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

**ASTA NUM. 6** NI 15 NF 114 SEZ. Rp B= 0.600 H= 0.300 (pilastro)**PIL. NUM. 15**

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
	cm		kg			kg*m					cm <sup>2</sup>		kg/cm <sup>2</sup>
3	0	-21730	794	1111	0	1526	-1105	8.29	8.29	10.30	10.30	-19.73	-262.9
4	0	-21100	790	1980	0	3091	-1096	8.29	8.29	10.30	10.30	-23.51	-329.3
5	0	-20780	788	2412	0	3871	-1091	8.29	8.29	10.30	10.30	-27.59	-381.5

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	61	-21458	794	1297	0	798	-625	8.29	8.29	10.30	10.30	-15.50	-213.9
4	61	-20828	790	2042	0	1874	-618	8.29	8.29	10.30	10.30	-18.03	-256.7
5	61	-20507	788	2412	0	2412	-614	8.29	8.29	10.30	10.30	-20.13	-284.3

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	121	-21186	794	1482	0	-43	-144	6.28	6.28	10.30	10.30	-11.27	-164.8
4	121	-20556	790	2104	0	620	-140	6.28	6.28	10.30	10.30	-13.10	-191.7
5	121	-20234	788	2412	0	953	-138	6.28	6.28	10.30	10.30	-14.43	-209.0

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	182	-20914	794	1668	0	-996	337	6.28	6.28	10.30	10.30	-14.96	-216.6
4	182	-20284	790	2165	0	-671	338	6.28	6.28	10.30	10.30	-13.20	-192.7
5	182	-19961	788	2412	0	-506	339	6.28	6.28	10.30	10.30	-12.35	-180.5

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	242	-20642	794	1853	0	-2061	817	6.28	6.28	10.30	10.30	-19.58	-277.6
4	242	-20012	790	2227	0	-2000	816	6.28	6.28	10.30	10.30	-18.99	-269.2
5	242	-19688	788	2412	0	-1965	815	6.28	6.28	10.30	10.30	-18.67	-264.7

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	303	-20370	794	2039	0	-3239	1298	6.28	6.28	10.30	10.30	-25.36	-353.0
4	303	-19740	790	2289	0	-3367	1294	6.28	6.28	10.30	10.30	-25.95	-359.8
5	303	-19415	788	2412	0	-3425	1292	6.28	6.28	10.30	10.30	-26.23	-362.9

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	363	-20098	794	2225	0	-4528	1778	6.28	6.28	10.30	10.30	-33.85	-459.9
4	363	-19468	790	2351	0	-4771	1772	6.28	6.28	10.30	10.30	-35.58	-479.9
5	363	-19142	788	2412	0	-4884	1769	6.28	6.28	10.30	10.30	-36.41	-489.3

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	424	-19826	794	2410	0	-5930	2258	6.28	6.28	10.30	10.30	-44.22	589.0
4	424	-19196	790	2413	0	-6212	2250	6.28	6.28	10.30	10.30	-46.33	689.9
5	424	-18869	788	2412	0	-6343	2245	6.28	6.28	10.30	10.30	-47.31	740.1

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	484	-19554	794	2596	0	-7445	2739	6.28	6.28	10.30	10.30	-55.50	1002.7
4	484	-18924	790	2474	0	-7690	2728	6.28	6.28	10.30	10.30	-57.29	1105.5
5	484	-18596	788	2412	0	-7802	2722	6.28	6.28	10.30	10.30	-58.09	1155.3

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	545	-19282	794	2781	0	-9071	3220	8.29	8.29	10.30	10.30	-59.97	1144.8
4	545	-18652	790	2536	0	-9206	3206	8.29	8.29	10.30	10.30	-60.69	1202.6
5	545	-18323	788	2412	0	-9261	3198	8.29	8.29	10.30	10.30	-60.96	1229.4

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	605	-19010	794	2967	0	-10291	3561	8.29	8.29	10.30	10.30	-67.46	1427.6
4	605	-18380	790	2598	0	-10305	3546	8.29	8.29	10.30	10.30	-67.40	1460.0
5	605	-18050	788	2412	0	-10298	3537	8.29	8.29	10.30	10.30	-67.28	1473.6

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

**ASTA NUM. 7** NI 13 NF 115 SEZ. Rp B= 0.600 H= 0.300 (pilastro)**PIL. NUM. 17**

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
	cm		kg			kg*m				cm <sup>2</sup>		kg/cm <sup>2</sup>	
3	0	-22250	769	-4140	0	-7074	-987	8.29	8.29	10.30	10.30	-47.81	-635.3
4	0	-21300	792	-2993	0	-4995	-1089	8.29	8.29	10.30	10.30	-34.47	-469.2
5	0	-20820	803	-2418	0	-3952	-1140	8.29	8.29	10.30	10.30	-28.07	-387.6

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	61	-21978	769	-3954	0	-4625	-522	8.29	8.29	10.30	10.30	-32.32	-443.3
4	61	-21028	792	-2931	0	-3203	-610	8.29	8.29	10.30	10.30	-24.05	-336.1
5	61	-20547	803	-2418	0	-2489	-654	8.29	8.29	10.30	10.30	-20.48	-288.9

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	121	-21706	769	-3769	0	-2289	-57	6.28	6.28	10.30	10.30	-21.13	-299.1
4	121	-20756	792	-2869	0	-1449	-131	6.28	6.28	10.30	10.30	-16.90	-242.2
5	121	-20274	803	-2418	0	-1026	-168	6.28	6.28	10.30	10.30	-14.77	-213.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	182	-21434	769	-3583	0	-65	408	6.28	6.28	10.30	10.30	-13.65	-192.5
4	182	-20484	792	-2808	0	268	348	6.28	6.28	10.30	10.30	-12.68	-179.8
5	182	-20001	803	-2418	0	438	318	6.28	6.28	10.30	10.30	-12.19	-176.7

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	242	-21162	769	-3398	0	2047	873	6.28	6.28	10.30	10.30	-19.77	-280.6
4	242	-20212	792	-2746	0	1948	827	6.28	6.28	10.30	10.30	-18.86	-267.6
5	242	-19728	803	-2418	0	1901	804	6.28	6.28	10.30	10.30	-18.40	-261.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	303	-20890	769	-3212	0	4046	1339	6.28	6.28	10.30	10.30	-30.58	-420.4
4	303	-19940	792	-2684	0	3590	1306	6.28	6.28	10.30	10.30	-27.40	-378.6
5	303	-19455	803	-2418	0	3364	1290	6.28	6.28	10.30	10.30	-25.86	-358.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	363	-20618	769	-3026	0	5934	1804	6.28	6.28	10.30	10.30	-44.23	-588.0
4	363	-19668	792	-2622	0	5195	1785	6.28	6.28	10.30	10.30	-38.72	-518.8
5	363	-19182	803	-2418	0	4827	1775	6.28	6.28	10.30	10.30	-35.99	-484.3

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	424	-20346	769	-2841	0	7709	2269	6.28	6.28	10.30	10.30	-57.47	1032.9
4	424	-19396	792	-2560	0	6762	2264	6.28	6.28	10.30	10.30	-50.44	825.3
5	424	-18909	803	-2418	0	6290	2261	6.28	6.28	10.30	10.30	-46.92	724.4

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	484	-20074	769	-2655	0	9371	2734	6.28	6.28	10.30	10.30	-69.63	1518.2
4	484	-19124	792	-2499	0	8292	2743	6.28	6.28	10.30	10.30	-61.71	1264.4
5	484	-18636	803	-2418	0	7754	2747	6.28	6.28	10.30	10.30	-57.74	1139.4

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	545	-19802	769	-2470	0	10922	3199	8.29	8.29	10.30	10.30	-71.51	1532.4
---	-----	--------	-----	-------	---	-------	------	------	------	-------	-------	--------	--------

4	545	-18852	792	-2437	0	9785	3222	8.29	8.29	10.30	10.30	-64.31	1322.0
5	545	-18363	803	-2418	0	9217	3233	8.29	8.29	10.30	10.30	-60.70	1217.9

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	605	-19530	769	-2284	0	11960	3529	8.29	8.29	10.30	10.30	-77.80	1778.8
4	605	-18580	792	-2375	0	10824	3562	8.29	8.29	10.30	10.30	-70.63	1567.3
5	605	-18090	803	-2418	0	10257	3578	8.29	8.29	10.30	10.30	-67.04	1462.6

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 3.14)

## L E G E N D A

Prima asta	Ultima asta	Nome disegno	Descrizione disegno
1	7	DONORATICO-BLOCCO A 0002_IPl.YPI	

## B. BLOCCO A – CORPO OVEST – AULE

### 1. CARATTERISTICHE DELLA STRUTTURA

#### INTESTAZIONE E DATI CARATTERISTICI DELLA STRUTTURA

Nome dell'archivio di lavoro	<b>DONORATICO – BLOCCO B – MODELLO B</b>
Intestazione del lavoro	<b>MasterSap 2020</b>
Tipo di struttura	Nello Spazio
Tipo di analisi	Statica e Dinamica
Tipo di soluzione	Lineare
Unita' di misura delle forze	kg
Unita' di misura delle lunghezze	m
Normativa	NTC-2018

#### NORMATIVA

Vita nominale costruzione	50 anni
Classe d'uso costruzione	III
Vita di riferimento	75 anni
Localita'	Castagneto Carducci - Piazza Europa 1/A
Longitudine (WGS84)	10.5675
Latitudine (WGS84)	43.1703
Categoria del suolo	B
Coefficiente topografico	1
Coefficiente di smorzamento	5%
Eccentricita' accidentale	5%
Numero di frequenze	10
Periodo proprio T1 in direzione X	0.459
Periodo proprio T1 in direzione Y	0.342
Comportamento strutturale	Dissipativo

#### PARAMETRI SISMICI

	TR	ag/g	FO	TC*	CC	Ss	Pga (ag*S) (m/s^2)
SLO	45	0.0343	2.6160	0.21	1.51	1.20	0.404
SLD	75	0.0409	2.6380	0.23	1.48	1.20	0.481
SLV	712	0.0796	2.7410	0.28	1.41	1.20	0.937
SLE	712	0.0796	2.7410	0.28	1.41	1.20	0.937
SLC	1462	0.0952	2.7710	0.29	1.41	1.20	1.121

#### STATO LIMITE ULTIMO

Fattore di comportamento q per sisma orizzontale	qor=1.6
Fattore q per comportamento non dissipativo	qorND = 1.06667
Duttilita'	Bassa Duttilita'

#### STATO LIMITE DI DANNO

Fattore di comportamento q per sisma orizzontale	qor=1.6
Coeff.moltiplicativo sisma	1.000

**SLV PER FONDAZIONI**

Modalita'

Spettro SLV per fondazioni con amplificazione

Coeff.di amplificazione

1.100

**PARAMETRI SISMICI**

Angolo del sisma nel piano orizzontale

0

Sisma verticale

Assente

Combinazione dei modi

CQC

Combinazione componenti azioni sismiche

NTC - Eurocodice 8

 $\lambda$ 

0.3

 $\mu$ 

0.3

**1. TABULATI DI VERIFICA PILASTRI - STATO LIMITE ULTIMO**Lavoro: **DONORATICO - BLOCCO B** Intestazione lavoro: **MasterSap 2020**Elemento: **PILASTRO** Gruppo: **1** Tabella: **STAFFE F10**Descrizione: **pilastrini aule**Rck: **300.00** kg/cm<sup>2</sup> fyk: **4580.0** kg/cm<sup>2</sup>  $\gamma_{Rd}$ : **1.300** Copriferro di calcolo: **3.5** cm Copriferro di disegno: **3.5** cmVerifica in ottemperanza alle NTC2018 Diametro staffe: **10** mm Numero braccia: **2** $\rho$  min.: **1.000** % Passo max. armatura longitudinale: **50.0** cm**ASTA NUM. 1** NI 1 NF 26 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.250 (pilastro)**PIL. NUM. 5**

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	αMy	αMz	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST/ AANT	AINF/ ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm				kg			kg*m		cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	--	--	-12424	-1110	1510	0	3825	2252	4.02	6.03	3	0.55	0.07	0.25	0.00	0.00	12.5
1B	0	--	--	-12424	1297	1510	0	3825	-3849	4.02	6.03	3	0.77	0.07	0.25	0.00	0.00	12.5
1C	0	--	--	-12424	-1110	-560	0	-1219	2252	4.02	6.03	3	0.34	0.05	0.18	0.00	0.00	12.5
1D	0	--	--	-12424	1297	-560	0	-1219	-3849	4.02	6.03	3	0.61	0.06	0.21	0.00	0.00	12.5
1E	0	--	--	-10716	-1110	1510	0	3825	2252	4.02	6.03	3	0.56	0.07	0.26	0.00	0.00	12.5
1F	0	--	--	-10716	1297	1510	0	3825	-3849	4.02	6.03	3	0.78	0.07	0.26	0.00	0.00	12.5
1G	0	--	--	-10716	-1110	-560	0	-1219	2252	4.02	6.03	3	0.35	0.05	0.18	0.00	0.00	12.5
1H	0	--	--	-10716	1297	-560	0	-1219	-3849	4.02	6.03	3	0.63	0.06	0.21	0.00	0.00	12.5
1I	0	--	--	-13238	-418	2240	0	5725	1158	4.02	6.03	3	0.60	0.10	0.37	0.00	0.00	12.5
1J	0	--	--	-13238	604	2240	0	5725	-2022	4.02	6.03	3	0.68	0.10	0.37	0.00	0.00	12.5
1K	0	--	--	-13238	-418	-1291	0	-2787	1158	4.02	6.03	3	0.33	0.06	0.21	0.00	0.00	12.5
1L	0	--	--	-13238	604	-1291	0	-2787	-2022	4.02	6.03	3	0.42	0.06	0.21	0.00	0.00	12.5
1M	0	--	--	-9902	-418	2240	0	5725	1158	4.02	6.03	3	0.64	0.10	0.40	0.00	0.00	12.5
1N	0	--	--	-9902	604	2240	0	5725	-2022	4.02	6.03	3	0.72	0.10	0.40	0.00	0.00	12.5
1O	0	--	--	-9902	-418	-1291	0	-2787	1158	4.02	6.03	3	0.34	0.06	0.23	0.00	0.00	12.5
1P	0	--	--	-9902	604	-1291	0	-2787	-2022	4.02	6.03	3	0.44	0.06	0.23	0.00	0.00	12.5
2	0	--	--	-16550	710	585	0	1763	-1808	4.02	6.03	3	0.31	0.03	0.10	0.00	0.00	12.5

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 10 / 12.5 n.spille lungo B: 1  
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	188	--	--	-11859	-1110	1510	0	992	165	4.02	6.03	4	0.11	0.07	0.26	0.00	0.00	19.2
1B	188	--	--	-11859	1297	1510	0	992	-1412	4.02	6.03	3	0.22	0.07	0.26	0.00	0.00	19.2
1C	188	--	--	-11859	-1110	-560	0	166	165	4.02	6.03	5	0.07	0.05	0.18	0.00	0.00	19.2
1D	188	--	--	-11859	1297	-560	0	166	-1412	4.02	6.03	4	0.17	0.06	0.21	0.00	0.00	19.2
1E	188	--	--	-10151	-1110	1510	0	992	165	4.02	6.03	4	0.10	0.07	0.27	0.00	0.00	19.2
1F	188	--	--	-10151	1297	1510	0	992	-1412	4.02	6.03	3	0.22	0.07	0.27	0.00	0.00	19.2
1G	188	--	--	-10151	-1110	-560	0	166	165	4.02	6.03	5	0.06	0.06	0.19	0.00	0.00	19.2
1H	188	--	--	-10151	1297	-560	0	166	-1412	4.02	6.03	3	0.17	0.06	0.22	0.00	0.00	19.2
1I	188	--	--	-12673	-418	2240	0	1522	-367	4.02	6.03	4	0.15	0.10	0.37	0.00	0.00	19.2
1J	188	--	--	-12673	604	2240	0	1522	-881	4.02	6.03	3	0.20	0.10	0.37	0.00	0.00	19.2
1K	188	--	--	-12673	-418	-1291	0	-365	-367	4.02	6.03	4	0.09	0.06	0.21	0.00	0.00	19.2
1L	188	--	--	-12673	604	-1291	0	-365	-881	4.02	6.03	4	0.13	0.06	0.21	0.00	0.00	19.2
1M	188	--	--	-9337	-418	2240	0	1522	-367	4.02	6.03	3	0.15	0.11	0.40	0.00	0.00	19.2
1N	188	--	--	-9337	604	2240	0	1522	-881	4.02	6.03	3	0.20	0.11	0.40	0.00	0.00	19.2
1O	188	--	--	-9337	-418	-1291	0	-365	-367	4.02	6.03	4	0.08	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2

1P	188	--	--	-9337	604	-1291	0	-365	-881	4.02	6.03	4	0.12	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
2	188	--	--	-15815	361	585	0	667	-804	4.02	6.03	4	0.15	0.03	0.09	0.00	0.00	19.2
apost= --      aant= --      ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)      staffe= 2 d 10 / 19.2																		
1A	375	--	--	-11294	-1110	1510	0	-1842	-1922	4.02	6.03	3	0.34	0.07	0.26	0.00	0.00	12.5
1B	375	--	--	-11294	1297	1510	0	-1842	1024	4.02	6.03	3	0.24	0.07	0.26	0.00	0.00	12.5
1C	375	--	--	-11294	-1110	-560	0	1219	-1922	4.02	6.03	3	0.30	0.05	0.18	0.00	0.00	12.5
1D	375	--	--	-11294	1297	-560	0	1219	1024	4.02	6.03	3	0.19	0.06	0.19	0.00	0.00	12.5
1E	375	--	--	-9586	-1110	1510	0	-1842	-1922	4.02	6.03	3	0.35	0.07	0.27	0.00	0.00	12.5
1F	375	--	--	-9586	1297	1510	0	-1842	1024	4.02	6.03	3	0.24	0.07	0.27	0.00	0.00	12.5
1G	375	--	--	-9586	-1110	-560	0	1219	-1922	4.02	6.03	3	0.31	0.06	0.19	0.00	0.00	12.5
1H	375	--	--	-9586	1297	-560	0	1219	1024	4.02	6.03	3	0.19	0.06	0.20	0.00	0.00	12.5
1I	375	--	--	-12108	-418	2240	0	-2681	-1158	4.02	6.03	3	0.32	0.10	0.38	0.00	0.00	12.5
1J	375	--	--	-12108	604	2240	0	-2681	260	4.02	6.03	3	0.23	0.10	0.38	0.00	0.00	12.5
1K	375	--	--	-12108	-418	-1291	0	2058	-1158	4.02	6.03	3	0.27	0.06	0.22	0.00	0.00	12.5
1L	375	--	--	-12108	604	-1291	0	2058	260	4.02	6.03	3	0.18	0.06	0.22	0.00	0.00	12.5
1M	375	--	--	-8772	-418	2240	0	-2681	-1158	4.02	6.03	3	0.33	0.11	0.41	0.00	0.00	12.5
1N	375	--	--	-8772	604	2240	0	-2681	260	4.02	6.03	3	0.25	0.11	0.41	0.00	0.00	12.5
1O	375	--	--	-8772	-418	-1291	0	2058	-1158	4.02	6.03	3	0.28	0.06	0.24	0.00	0.00	12.5
1P	375	--	--	-8772	604	-1291	0	2058	260	4.02	6.03	3	0.18	0.06	0.24	0.00	0.00	12.5
2	375	--	--	-15080	13	585	0	-430	-453	4.02	6.03	4	0.11	0.03	0.09	0.00	0.00	12.5

apost= --      aant= --      ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)      staffe= 2 d 10 / 12.5 n.spille lungo B: 1  
 Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

#### VERIFICA NODO IN TESTA AL PILASTRO, NODO NUM. 26 NON CONFINATO $\gamma_{Rd}$ : 1.100

##### PROGETTAZIONE IN CAPACITA'

Asse loc. pilastro y nodo: --

Asse loc. pilastro z nodo INTERNO: As2(inf)= 4.02, As1(sup)= 6.03, H<sub>jw</sub>= 33.0 cm, b<sub>j</sub>= 25.0 cm, h<sub>jc</sub>= 33.0 cm

FxMin,inf	FxMin,sup	FxMax,sup	FySup	FzSup	Vjbdy	Vjbdz	Vres,y	Vres,z	I.R.compr.	Ashy	Ashz	PASSO	Nota
kg					kg		kg			cmq		cm	
-8772	1	-0	0	0	--	44041	--	63016	0.70	--	11.06	5.46	

#### L E G E N D A

Prima asta	Ultima asta	Nome disegno	Descrizione disegno
1	1	211005_DONORATICO0001_IP1.YPI	



1M	188	--	--	-4084	-913	1517	0	1704	-254	4.02	6.03	3	0.17	0.07	0.31	0.00	0.00	19.2
1N	188	--	--	-4084	853	1517	0	1704	-1189	4.02	6.03	3	0.28	0.07	0.31	0.00	0.00	19.2
1O	188	--	--	-4084	-913	-2015	0	110	-254	4.02	6.03	4	0.04	0.10	0.42	0.00	0.00	19.2
1P	188	--	--	-4084	853	-2015	0	110	-1189	4.02	6.03	3	0.18	0.10	0.42	0.00	0.00	19.2
2	188	--	--	-8144	217	-646	0	1410	-1038	4.02	6.03	3	0.21	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)      staffe= 2 d      8 / 19.2

1A	250	--	--	-6493	-1379	681	0	876	-772	4.02	6.03	3	0.14	0.07	0.22	0.00	0.00	19.2
1B	250	--	--	-6493	1320	681	0	876	-709	4.02	6.03	3	0.14	0.07	0.21	0.00	0.00	19.2
1C	250	--	--	-6493	-1379	-1180	0	1249	-772	4.02	6.03	3	0.17	0.07	0.23	0.00	0.00	19.2
1D	250	--	--	-6493	1320	-1180	0	1249	-709	4.02	6.03	3	0.17	0.07	0.23	0.00	0.00	19.2
1E	250	--	--	-4391	-1379	681	0	876	-772	4.02	6.03	3	0.15	0.07	0.23	0.00	0.00	19.2
1F	250	--	--	-4391	1320	681	0	876	-709	4.02	6.03	3	0.14	0.07	0.22	0.00	0.00	19.2
1G	250	--	--	-4391	-1379	-1180	0	1249	-772	4.02	6.03	3	0.18	0.07	0.24	0.00	0.00	19.2
1H	250	--	--	-4391	1320	-1180	0	1249	-709	4.02	6.03	3	0.17	0.07	0.24	0.00	0.00	19.2
1I	250	--	--	-6988	-913	1517	0	756	-825	4.02	6.03	3	0.14	0.07	0.29	0.00	0.00	19.2
1J	250	--	--	-6988	853	1517	0	756	-656	4.02	6.03	3	0.12	0.07	0.29	0.00	0.00	19.2
1K	250	--	--	-6988	-913	-2015	0	1369	-825	4.02	6.03	3	0.19	0.10	0.38	0.00	0.00	19.2
1L	250	--	--	-6988	853	-2015	0	1369	-656	4.02	6.03	3	0.17	0.10	0.38	0.00	0.00	19.2
1M	250	--	--	-3896	-913	1517	0	756	-825	4.02	6.03	3	0.15	0.07	0.31	0.00	0.00	19.2
1N	250	--	--	-3896	853	1517	0	756	-656	4.02	6.03	3	0.13	0.07	0.31	0.00	0.00	19.2
1O	250	--	--	-3896	-913	-2015	0	1369	-825	4.02	6.03	3	0.20	0.10	0.42	0.00	0.00	19.2
1P	250	--	--	-3896	853	-2015	0	1369	-656	4.02	6.03	3	0.18	0.10	0.42	0.00	0.00	19.2
2	250	--	--	-7900	152	-520	0	1774	-923	4.02	6.03	3	0.23	0.02	0.10	0.00	0.00	19.2

apost= --      aant= --      ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)      staffe= 2 d      8 / 19.2

1A	313	--	--	-6306	-1379	681	0	450	-1634	4.02	6.03	3	0.24	0.07	0.25	0.00	0.00	12.5
1B	313	--	--	-6306	1320	681	0	450	116	4.02	6.03	4	0.05	0.07	0.21	0.00	0.00	12.5
1C	313	--	--	-6306	-1379	-1180	0	1986	-1634	4.02	6.03	3	0.35	0.07	0.23	0.00	0.00	12.5
1D	313	--	--	-6306	1320	-1180	0	1986	116	4.02	6.03	3	0.18	0.07	0.23	0.00	0.00	12.5
1E	313	--	--	-4203	-1379	681	0	450	-1634	4.02	6.03	3	0.27	0.07	0.27	0.00	0.00	12.5
1F	313	--	--	-4203	1320	681	0	450	116	4.02	6.03	4	0.05	0.07	0.22	0.00	0.00	12.5
1G	313	--	--	-4203	-1379	-1180	0	1986	-1634	4.02	6.03	3	0.36	0.07	0.24	0.00	0.00	12.5
1H	313	--	--	-4203	1320	-1180	0	1986	116	4.02	6.03	3	0.19	0.07	0.24	0.00	0.00	12.5
1I	313	--	--	-6800	-913	1517	0	-192	-1395	4.02	6.03	3	0.18	0.07	0.29	0.00	0.00	12.5
1J	313	--	--	-6800	853	1517	0	-192	-123	4.02	6.03	5	0.05	0.07	0.29	0.00	0.00	12.5
1K	313	--	--	-6800	-913	-2015	0	2629	-1395	4.02	6.03	3	0.37	0.10	0.39	0.00	0.00	12.5
1L	313	--	--	-6800	853	-2015	0	2629	-123	4.02	6.03	3	0.24	0.10	0.39	0.00	0.00	12.5
1M	313	--	--	-3709	-913	1517	0	-192	-1395	4.02	6.03	3	0.23	0.07	0.32	0.00	0.00	12.5
1N	313	--	--	-3709	853	1517	0	-192	-123	4.02	6.03	4	0.03	0.07	0.32	0.00	0.00	12.5
1O	313	--	--	-3709	-913	-2015	0	2629	-1395	4.02	6.03	3	0.39	0.10	0.42	0.00	0.00	12.5
1P	313	--	--	-3709	853	-2015	0	2629	-123	4.02	6.03	3	0.27	0.10	0.42	0.00	0.00	12.5
2	313	--	--	-7656	86	-393	0	2059	-848	4.02	6.03	3	0.25	0.02	0.07	0.00	0.00	12.5

apost= --      aant= --      ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)      staffe= 2 d      8 / 12.5 n.spille lungo B: 1  
 Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	375	--	--	-6118	-1379	681	0	25	-2496	4.02	6.03	2	0.42	0.07	0.25	0.00	0.00	12.5
1B	375	--	--	-6118	1320	681	0	25	941	4.02	6.03	3	0.11	0.07	0.24	0.00	0.00	12.5
1C	375	--	--	-6118	-1379	-1180	0	2724	-2496	4.02	6.03	3	0.53	0.07	0.23	0.00	0.00	12.5
1D	375	--	--	-6118	1320	-1180	0	2724	941	4.02	6.03	3	0.32	0.07	0.23	0.00	0.00	12.5
1E	375	--	--	-4016	-1379	681	0	25	-2496	4.02	6.03	2	0.46	0.07	0.27	0.00	0.00	12.5
1F	375	--	--	-4016	1320	681	0	25	941	4.02	6.03	3	0.13	0.07	0.26	0.00	0.00	12.5
1G	375	--	--	-4016	-1379	-1180	0	2724	-2496	4.02	6.03	3	0.55	0.07	0.24	0.00	0.00	12.5
1H	375	--	--	-4016	1320	-1180	0	2724	941	4.02	6.03	3	0.35	0.07	0.24	0.00	0.00	12.5
1I	375	--	--	-6613	-913	1517	0	-1140	-1966	4.02	6.03	3	0.33	0.07	0.29	0.00	0.00	12.5
1J	375	--	--	-6613	853	1517	0	-1140	410	4.02	6.03	3	0.12	0.07	0.29	0.00	0.00	12.5
1K	375	--	--	-6613	-913	-2015	0	3888	-1966	4.02	6.03	3	0.55	0.10	0.39	0.00	0.00	12.5
1L	375	--	--	-6613	853	-2015	0	3888	410	4.02	6.03	3	0.40	0.10	0.39	0.00	0.00	12.5
1M	375	--	--	-3521	-913	1517	0	-1140	-1966	4.02	6.03	3	0.37	0.07	0.32	0.00	0.00	12.5
1N	375	--	--	-3521	853	1517	0	-1140	410	4.02	6.03	3	0.13	0.07	0.32	0.00	0.00	12.5
1O	375	--	--	-3521	-913	-2015	0	3888	-1966	4.02	6.03	3	0.58	0.10	0.42	0.00	0.00	12.5
1P	375	--	--	-3521	853	-2015	0	3888	410	4.02	6.03	3	0.44	0.10	0.42	0.00	0.00	12.5
2	375	--	--	-7412	21	-266	0	2265	-814	4.02	6.03	3	0.26	0.01	0.05	0.00	0.00	12.5

apost= --      aant= --      ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)      staffe= 2 d      8 / 12.5 n.spille lungo B: 1  
 Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

#### VERIFICA NODO IN TESTA AL PILASTRO, NODO NUM. 25 NON CONFINATO      γ<sub>Rd</sub>: 1.100

##### PROGETTAZIONE IN CAPACITA'

Asse loc. pilastro y nodo ESTERNO: As<sub>2</sub>(inf)= 6.03, As<sub>1</sub>(sup)= 6.03, H<sub>jw</sub>= 21.0 cm, b<sub>j</sub>= 40.0 cm, h<sub>jc</sub>= 18.0 cm  
 Asse loc. pilastro z nodo ESTERNO: As<sub>2</sub>(inf)= 4.02, As<sub>1</sub>(sup)= 4.02, H<sub>jw</sub>= 33.0 cm, b<sub>j</sub>= 25.0 cm, h<sub>jc</sub>= 33.0 cm

---	FxMin,inf	FxMin,sup	FxMax,sup	FySup	FzSup	Vjbdy	Vjbdz	Vres,y	Vres,z	I.R.compr.	Ashy	Ashz	PASSO	Nota
---	kg					kg		kg		cmq		cm		---
---	-3521	1	-0	0	0	26425	17616	43996	50413	0.60	6.50	4.34	6.34	---

#### L E G E N D A

Prima asta      Ultima asta      Nome disegno      Descrizione disegno

---

2	2	211005_DONORATICO0001_IP1.YPI
---	---	-------------------------------



-13219      1      -0      0      0      26425      52849      80660      70272      0.75      4.57      13.27      7.12

## L E G E N D A

Prima asta	Ultima asta	Nome disegno	Descrizione disegno
3	3	211005_DONORATICO0001_IPI.YPI	

Lavoro: **DONORATICO - BLOCCO B** Intestazione lavoro: **MasterSap 2020**  
 Elemento: **PILASTRO** Gruppo: **1** Tabella: **Tabella pilastri**  
 Descrizione: **pilastrini aule**  
 Rck: **300.00** kg/cm<sup>2</sup> fyk: **4580.0** kg/cm<sup>2</sup> γRd: **1.300** Copriferro di calcolo: **3.5** cm Copriferro di disegno: **3.5** cm  
 Verifica in ottemperanza alle NTC2018 Diametro staffe: **8** mm Numero braccia: **2**  
 ρ min.: **1.000** % Passo max. armatura longitudinale: **50.0** cm

**ASTA NUM. 4** NI 3 NF 24 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.250 (pilastro)  
**PIL. NUM. 10**  
 armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	αMy	αMz	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST/ AANT	AINF/ ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
--	cm			kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	--	--	-7161	-805	1301	0	3919	2472	4.02	6.03	3	0.62	0.06	0.25	0.00	12.5
1B	0	--	--	-7161	1773	1301	0	3919	-4095	4.02	6.03	3	0.85	0.09	0.28	0.00	12.5
1C	0	--	--	-7161	-805	-1333	0	-2793	2472	4.02	6.03	3	0.53	0.06	0.25	0.00	12.5
1D	0	--	--	-7161	1773	-1333	0	-2793	-4095	4.02	6.03	3	0.79	0.09	0.28	0.00	12.5
1E	0	--	--	-4804	-805	1301	0	3919	2472	4.02	6.03	3	0.64	0.06	0.26	0.00	12.5
1F	0	--	--	-4804	1773	1301	0	3919	-4095	4.02	6.03	3	0.87	0.09	0.30	0.00	12.5
1G	0	--	--	-4804	-805	-1333	0	-2793	2472	4.02	6.03	3	0.55	0.06	0.27	0.00	12.5
1H	0	--	--	-4804	1773	-1333	0	-2793	-4095	4.02	6.03	3	0.82	0.09	0.30	0.00	12.5
1I	0	--	--	-7622	-401	2281	0	6191	1351	4.02	6.03	3	0.73	0.11	0.43	0.00	12.5
1J	0	--	--	-7622	1369	2281	0	6191	-2974	4.02	6.03	3	0.89	0.11	0.43	0.00	12.5
1K	0	--	--	-7622	-401	-2313	0	-4478	1351	4.02	6.03	3	0.54	0.11	0.43	0.00	12.5
1L	0	--	--	-7622	1369	-2313	0	-4478	-2974	4.02	6.03	3	0.74	0.11	0.43	0.00	12.5
1M	0	--	--	-4342	-401	2281	0	6191	1351	4.02	6.03	3	0.77	0.11	0.47	0.00	12.5
1N	0	--	--	-4342	1369	2281	0	6191	-2974	4.02	6.03	3	0.93	0.11	0.47	0.00	12.5
1O	0	--	--	-4342	-401	-2313	0	-4478	1351	4.02	6.03	3	0.58	0.11	0.47	0.00	12.5
1P	0	--	--	-4342	1369	-2313	0	-4478	-2974	4.02	6.03	3	0.76	0.11	0.47	0.00	12.5
2	0	--	--	-8641	1017	-685	0	462	-1670	4.02	6.03	3	0.23	0.05	0.18	0.00	12.5

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 12.5 n.spille lungo B: 1  
 Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	63	--	--	-6973	-805	1301	0	3106	1968	4.02	6.03	3	0.48	0.06	0.25	0.00	12.5
1B	63	--	--	-6973	1773	1301	0	3106	-2986	4.02	6.03	3	0.63	0.09	0.28	0.00	12.5
1C	63	--	--	-6973	-805	-1333	0	-1373	1968	4.02	6.03	3	0.34	0.06	0.25	0.00	12.5
1D	63	--	--	-6973	1773	-1333	0	-1373	-2986	4.02	6.03	3	0.53	0.09	0.32	0.00	12.5
1E	63	--	--	-4616	-805	1301	0	3106	1968	4.02	6.03	3	0.50	0.06	0.26	0.00	12.5
1F	63	--	--	-4616	1773	1301	0	3106	-2986	4.02	6.03	3	0.65	0.09	0.30	0.00	12.5
1G	63	--	--	-4616	-805	-1333	0	-1373	1968	4.02	6.03	3	0.36	0.06	0.27	0.00	12.5
1H	63	--	--	-4616	1773	-1333	0	-1373	-2986	4.02	6.03	3	0.56	0.09	0.34	0.00	12.5
1I	63	--	--	-7435	-401	2281	0	4765	1100	4.02	6.03	3	0.55	0.11	0.43	0.00	12.5
1J	63	--	--	-7435	1369	2281	0	4765	-2118	4.02	6.03	3	0.65	0.11	0.43	0.00	12.5
1K	63	--	--	-7435	-401	-2313	0	-3032	1100	4.02	6.03	3	0.36	0.11	0.44	0.00	12.5
1L	63	--	--	-7435	1369	-2313	0	-3032	-2118	4.02	6.03	3	0.50	0.11	0.44	0.00	12.5
1M	63	--	--	-4154	-401	2281	0	4765	1100	4.02	6.03	3	0.59	0.11	0.47	0.00	12.5
1N	63	--	--	-4154	1369	2281	0	4765	-2118	4.02	6.03	3	0.69	0.11	0.47	0.00	12.5
1O	63	--	--	-4154	-401	-2313	0	-3032	1100	4.02	6.03	3	0.39	0.11	0.48	0.00	12.5
1P	63	--	--	-4154	1369	-2313	0	-3032	-2118	4.02	6.03	3	0.52	0.11	0.48	0.00	12.5
2	63	--	--	-8397	952	-558	0	851	-1055	4.02	6.03	3	0.17	0.05	0.17	0.00	12.5

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 12.5 n.spille lungo B: 1  
 Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	125	--	--	-6786	-805	1301	0	2293	1465	4.02	6.03	3	0.35	0.06	0.25	0.00	19.2
1B	125	--	--	-6786	1773	1301	0	2293	-1878	4.02	6.03	3	0.40	0.09	0.29	0.00	19.2
1C	125	--	--	-6786	-805	-1333	0	-540	1465	4.02	6.03	3	0.21	0.06	0.26	0.00	19.2
1D	125	--	--	-6786	1773	-1333	0	-540	-1878	4.02	6.03	3	0.29	0.09	0.32	0.00	19.2
1E	125	--	--	-4429	-805	1301	0	2293	1465	4.02	6.03	3	0.37	0.06	0.27	0.00	19.2
1F	125	--	--	-4429	1773	1301	0	2293	-1878	4.02	6.03	3	0.42	0.09	0.30	0.00	19.2
1G	125	--	--	-4429	-805	-1333	0	-540	1465	4.02	6.03	3	0.24	0.06	0.27	0.00	19.2
1H	125	--	--	-4429	1773	-1333	0	-540	-1878	4.02	6.03	3	0.32	0.09	0.34	0.00	19.2
1I	125	--	--	-7247	-401	2281	0	3339	849	4.02	6.03	3	0.37	0.11	0.43	0.00	19.2



Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

**VERIFICA NODO IN TESTA AL PILASTRO, NODO NUM. 24 NON CONFINATO  $\gamma_{Rd}$ : 1.100**

**PROGETTAZIONE IN CAPACITA'**

Asse loc. pilastro y nodo ESTERNO: As2(inf)= 6.03, As1(sup)= 6.03, H<sub>jw</sub>= 21.0 cm, b<sub>j</sub>= 40.0 cm, h<sub>jc</sub>= 18.0 cm

Asse loc. pilastro z nodo ESTERNO: As2(inf)= 4.02, As1(sup)= 4.02, H<sub>jw</sub>= 33.0 cm, b<sub>j</sub>= 25.0 cm, h<sub>jc</sub>= 33.0 cm

-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----
FxMin,inf	FxMin,sup	FxMax,sup	FySup	FzSup	Vjbdy	Vjbdz	Vres,y	Vres,z	I.R.compr.	Ashy	Ashz	PASSO	Nota
-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----
		kg				kg		kg			cmq	cm	
-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----
-3217	1	-0	0	0	26425	17616	43996	50413	0.60	6.51	4.34	6.33	

L E G E N D A

-----	-----	-----	-----
Prima asta	Ultima asta	Nome disegno	Descrizione disegno
-----	-----	-----	-----
4	4	211005_DONORATICO0001_IP1.YPI	

## 2. TABULATI DI VERIFICA PILASTRI - STATO LIMITE DI ESERCIZIO

Lavoro: **DONORATICO - BLOCCO B** Intestazione lavoro: **MasterSap 2020**  
 Elemento: **PILASTRO** Gruppo: **1** Tabella: **STAFFE F10**  
 Descrizione: **pilastri aule**  
 Spunt. I **20.0** cm Spunt. J **20.0** cm  
 Rck: **300.00** kg/cm<sup>2</sup> fyk: **4580.0** kg/cm<sup>2</sup> Condizioni ambientali: **Ordinaria**  
 Copriferro di calcolo: **3.5** cm Copriferro di disegno: **3.5** cm  
 Diametro staffe: **10** mm Numero braccia: **2**  
 $\rho$  min.: **1.000** %

**ASTA NUM. 1** NI 1 NF 26 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.250 (pilastro)

**PIL. NUM. 5**

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
	cm		kg		kg*m			cm <sup>2</sup>				kg/cm <sup>2</sup>	
3	0	-12370	479	438	0	1296	-1246	4.02	4.02	6.03	6.03	-38.56	-440.6
4	0	-11840	222	463	0	1381	-942	4.02	4.02	6.03	6.03	-29.68	-377.7
5	0	-11570	93	475	0	1422	-789	4.02	4.02	6.03	6.03	-29.11	-383.7

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	188	-11805	247	438	0	519	-614	4.02	4.02	6.03	6.03	-21.58	-274.8
4	188	-11275	145	463	0	559	-620	4.02	4.02	6.03	6.03	-21.34	-270.1
5	188	-11005	93	475	0	579	-624	4.02	4.02	6.03	6.03	-21.22	-267.7

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	375	-11240	14	438	0	-259	-371	4.02	4.02	6.03	6.03	-16.46	-217.7
4	375	-10710	67	463	0	-263	-415	4.02	4.02	6.03	6.03	-16.85	-220.0
5	375	-10440	93	475	0	-264	-439	4.02	4.02	6.03	6.03	-17.07	-221.5

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

## L E G E N D A

Prima asta	Ultima asta	Nome disegno	Descrizione disegno
1	1	211005_DONORATICO0001_IP1.YPI	

Lavoro: **DONORATICO - BLOCCO B** Intestazione lavoro: **MasterSap 2020**  
 Elemento: **PILASTRO** Gruppo: **1** Tabella: **Tabella pilastri**  
 Descrizione: **pilastrini aule**  
 Spunt. I **20.0** cm Spunt. J **20.0** cm  
 Rck: **300.00** kg/cm<sup>2</sup> fyk: **4580.0** kg/cm<sup>2</sup> Condizioni ambientali: **Ordinaria**  
 Copriferro di calcolo: **3.5** cm Copriferro di disegno: **3.5** cm  
 Diametro staffe: **8** mm Numero braccia: **2**  
 ρ min.: **1.000** %

**ASTA NUM. 2** NI 2 NF 25 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.250 (pilastro)

**PIL. NUM. 9**

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
	cm		kg			kg*m				cm <sup>2</sup>		kg/cm <sup>2</sup>	
3	0	-6644	266	-706	0	0	-1131	4.02	4.02	6.03	6.03	-34.52	501.2
4	0	-6345	69	-402	0	238	-824	4.02	4.02	6.03	6.03	-25.29	-273.4
5	0	-6192	-30	-249	0	415	-663	4.02	4.02	6.03	6.03	-20.47	-230.8
apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)													
3	63	-6457	222	-621	0	371	-1005	4.02	4.02	6.03	6.03	-30.75	409.9
4	63	-6158	54	-374	0	521	-792	4.02	4.02	6.03	6.03	-24.33	-263.5
5	63	-6005	-30	-249	0	595	-685	4.02	4.02	6.03	6.03	-21.10	-234.6
apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)													
3	125	-6269	179	-537	0	733	-880	4.02	4.02	6.03	6.03	-26.99	320.8
4	125	-5970	40	-345	0	745	-762	4.02	4.02	6.03	6.03	-23.43	-254.1
5	125	-5817	-30	-249	0	751	-703	4.02	4.02	6.03	6.03	-21.64	-237.6
apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)													
3	188	-6082	135	-452	0	1042	-782	4.02	4.02	6.03	6.03	-24.03	-264.7
4	188	-5783	25	-317	0	953	-742	4.02	4.02	6.03	6.03	-22.80	-247.0
5	188	-5630	-30	-249	0	907	-722	4.02	4.02	6.03	6.03	-22.18	-240.4
apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)													
3	250	-5894	91	-368	0	1298	-712	4.02	4.02	6.03	6.03	-26.10	371.6
4	250	-5595	11	-289	0	1142	-731	4.02	4.02	6.03	6.03	-22.95	294.8
5	250	-5442	-30	-249	0	1063	-741	4.02	4.02	6.03	6.03	-22.72	-265.0
apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)													
3	313	-5707	48	-283	0	1502	-668	4.02	4.02	6.03	6.03	-30.16	524.5
4	313	-5408	-4	-261	0	1314	-729	4.02	4.02	6.03	6.03	-26.41	422.5
5	313	-5255	-30	-249	0	1218	-759	4.02	4.02	6.03	6.03	-24.49	371.5
apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)													
3	375	-5519	4	-198	0	1632	-652	4.02	4.02	6.03	6.03	-32.73	632.9
4	375	-5220	-18	-233	0	1445	-734	4.02	4.02	6.03	6.03	-29.00	529.2
5	375	-5067	-30	-249	0	1349	-775	4.02	4.02	6.03	6.03	-27.10	476.6
apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)													

#### L E G E N D A

Prima asta	Ultima asta	Nome disegno	Descrizione disegno
2	2	211005_DONORATICO0001_IP1.YPI	

Lavoro: **DONORATICO - BLOCCO B** Intestazione lavoro: **MasterSap 2020**  
 Elemento: **PILASTRO** Gruppo: **1** Tabella: **STAFFE F10**  
 Descrizione: **pilastrini aule**  
 Spunt. I **20.0** cm Spunt. J **20.0** cm  
 Rck: **300.00** kg/cm<sup>2</sup> fyk: **4580.0** kg/cm<sup>2</sup> Condizioni ambientali: **Ordinaria**  
 Copriferro di calcolo: **3.5** cm Copriferro di disegno: **3.5** cm  
 Diametro staffe: **10** mm Numero braccia: **2**  
 ρ min.: **1.000** %

**ASTA NUM. 3** NI 4 NF 23 SEZ. Rp B= 0.300 H= 0.400 (pilastro)

**PIL. NUM. 6**

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
	cm		kg			kg*m				cm <sup>2</sup>		kg/cm <sup>2</sup>	
3	0	-17490	-499	-297	0	740	-314	6.03	6.03	6.03	6.03	-22.40	-302.0
4	0	-16740	-532	-239	0	861	-127	6.03	6.03	6.03	6.03	-23.46	-312.2
5	0	-16360	-548	-210	0	921	-33	6.03	6.03	6.03	6.03	-23.98	-317.2

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	188	-16930	-499	-297	0	1327	-1300	6.03	6.03	4.02	4.02	-30.57	-392.3
4	188	-16180	-532	-239	0	1333	-1177	6.03	6.03	4.02	4.02	-30.34	-387.1
5	188	-15800	-548	-210	0	1335	-1115	6.03	6.03	4.02	4.02	-30.24	-384.5

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 2.01)

3	375	-16370	-499	-297	0	1855	-2187	6.03	6.03	6.03	6.03	-40.66	-494.1
4	375	-15620	-532	-239	0	1756	-2121	6.03	6.03	6.03	6.03	-38.50	-468.6
5	375	-15240	-548	-210	0	1707	-2087	6.03	6.03	6.03	6.03	-37.43	-455.9

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

#### L E G E N D A

Prima asta	Ultima asta	Nome disegno	Descrizione disegno
3	3	211005_DONORATICO0001_IP1.YPI	

Lavoro: **DONORATICO - BLOCCO B** Intestazione lavoro: **MasterSap 2020**  
 Elemento: **PILASTRO** Gruppo: **1** Tabella: **Tabella pilastrini**  
 Descrizione: **pilastrini aule**  
 Spunt. I **20.0** cm Spunt. J **20.0** cm  
 Rck: **300.00** kg/cm<sup>2</sup> fyk: **4580.0** kg/cm<sup>2</sup> Condizioni ambientali: **Ordinaria**  
 Copriferro di calcolo: **3.5** cm Copriferro di disegno: **3.5** cm  
 Diametro staffe: **8** mm Numero braccia: **2**  
 ρ min.: **1.000** %

**ASTA NUM. 4** NI 3 NF 24 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.250 (pilastro)

**PIL. NUM. 10**

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
	cm		kg			kg*m				cm <sup>2</sup>		kg/cm <sup>2</sup>	
3	0	-6464	743	-450	0	375	-1145	4.02	4.02	6.03	6.03	-34.89	524.1
4	0	-6144	570	-161	0	695	-890	4.02	4.02	6.03	6.03	-27.28	336.4
5	0	-5982	484	-16	0	855	-763	4.02	4.02	6.03	6.03	-23.45	-254.4

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	63	-6277	699	-365	0	675	-768	4.02	4.02	6.03	6.03	-23.63	-258.7
4	63	-5957	556	-133	0	803	-595	4.02	4.02	6.03	6.03	-18.43	-212.3
5	63	-5795	484	-16	0	867	-509	4.02	4.02	6.03	6.03	-17.46	-224.8

apost= --      aant= --      ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)													
3	125	-6089	656	-281	0	877	-345	4.02	4.02	6.03	6.03	-17.70	-229.0
4	125	-5769	541	-105	0	877	-253	4.02	4.02	6.03	6.03	-17.66	-226.9
5	125	-5607	484	-16	0	877	-206	4.02	4.02	6.03	6.03	-17.64	-225.8
apost= --      aant= --      ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)													
3	188	-5902	612	-196	0	1026	51	4.02	4.02	6.03	6.03	-20.61	-260.1
4	188	-5582	527	-76	0	933	81	4.02	4.02	6.03	6.03	-18.76	-238.0
5	188	-5420	484	-16	0	887	96	4.02	4.02	6.03	6.03	-17.83	-226.8
apost= --      aant= --      ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)													
3	250	-5714	568	-112	0	1122	420	4.02	4.02	6.03	6.03	-22.55	-279.6
4	250	-5394	512	-48	0	972	406	4.02	4.02	6.03	6.03	-19.54	-245.2
5	250	-5232	484	-16	0	897	399	4.02	4.02	6.03	6.03	-18.02	-227.8
apost= --      aant= --      ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)													
3	313	-5527	525	-27	0	1165	762	4.02	4.02	6.03	6.03	-23.43	315.0
4	313	-5207	498	-20	0	994	722	4.02	4.02	6.03	6.03	-22.13	258.9
5	313	-5045	484	-16	0	907	701	4.02	4.02	6.03	6.03	-21.51	252.7
apost= --      aant= --      ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)													
3	375	-5339	481	58	0	1150	1028	4.02	4.02	6.03	6.03	-31.26	501.9
4	375	-5019	483	8	0	996	980	4.02	4.02	6.03	6.03	-29.78	483.1
5	375	-4857	484	-16	0	915	956	4.02	4.02	6.03	6.03	-29.04	473.8
apost= --      aant= --      ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)													

## L E G E N D A

Prima asta	Ultima asta	Nome disegno	Descrizione disegno
4	4	211005_DONORATICO0001_IP1.YPI	