



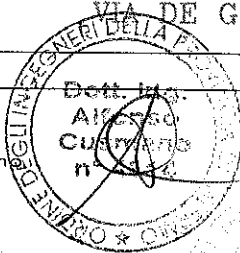
CITTA' DI PALERMO

LAVORI DI CONSOLIDAMENTO STRUTTURALE DELLA PALESTRA
ANNESSA AL PLESSO SCOLASTICO "L. SCIASCIA"
VIA DE GOBBIS N° 13 PALERMO

Progettisti e D.L.:

Ing. Alfonso Cusmano

Ing. Calogero Piazza



Visti

L'Impresa

Elaborato:

Consolidamento strutturale:

Tabulato di calcolo stato di fatto

Tav.

ST.04

Scala:

Data

Archivio

C:\..\sciascia\pro-terra

DATI STRUTTURA:

*** DATI STRUTTURA

NODI--	Coord. X	Coord. Y	Coord. Z	num.=
Nome				
1	0.0000	480.0000	0.0000	
2	0.0000	480.0000	318.0000	
3	0.0000	480.0000	613.0000	
4	0.0000	960.0000	0.0000	
5	0.0000	960.0000	318.0000	
6	0.0000	960.0000	613.0000	
7	0.0000	1440.0000	0.0000	
8	0.0000	1440.0000	318.0000	
9	0.0000	1440.0000	613.0000	
10	0.0000	1920.0000	0.0000	
11	0.0000	1920.0000	318.0000	
12	0.0000	1920.0000	613.0000	
13	0.0000	1920.0000	376.0000	
14	0.0000	240.0000	0.0000	
15	0.0000	240.0000	318.0000	
16	0.0000	720.0000	0.0000	
17	0.0000	720.0000	318.0000	
18	0.0000	1200.0000	0.0000	
19	0.0000	1200.0000	318.0000	
20	0.0000	1680.0000	0.0000	
21	0.0000	1680.0000	318.0000	
22	0.0000	2040.0000	0.0000	
23	0.0000	2040.0000	376.0000	
24	0.0000	2400.0000	0.0000	
25	0.0000	2400.0000	376.0000	
26	0.0000	2400.0000	668.0000	
27	0.0000	0.0000	376.0000	
28	0.0000	0.0000	613.0000	
29	0.0000	0.0000	318.0000	
30	0.0000	0.0000	0.0000	
31	0.0000	0.0000	668.0000	
32	0.0000	1920.0000	668.0000	
33	360.0000	0.0000	0.0000	
34	840.0000	0.0000	0.0000	
35	1200.0000	0.0000	0.0000	
36	360.0000	0.0000	376.0000	
37	360.0000	0.0000	668.0000	
38	840.0000	0.0000	376.0000	
39	840.0000	0.0000	668.0000	
40	1200.0000	0.0000	376.0000	
41	1200.0000	0.0000	613.0000	
42	1200.0000	0.0000	668.0000	
43	1200.0000	240.0000	0.0000	
44	1200.0000	480.0000	0.0000	
45	1200.0000	720.0000	0.0000	
46	1200.0000	960.0000	0.0000	
47	1200.0000	1200.0000	0.0000	
48	1200.0000	1440.0000	0.0000	
49	1200.0000	1680.0000	0.0000	
50	1200.0000	1920.0000	0.0000	
52	1200.0000	2400.0000	0.0000	
53	1200.0000	240.0000	376.0000	
54	1200.0000	480.0000	376.0000	
55	1200.0000	480.0000	613.0000	
56	1200.0000	960.0000	376.0000	
57	1200.0000	960.0000	613.0000	
58	1200.0000	1440.0000	376.0000	
59	1200.0000	1440.0000	613.0000	
60	1200.0000	1920.0000	376.0000	
61	1200.0000	1920.0000	613.0000	
62	1200.0000	720.0000	376.0000	
63	1200.0000	1200.0000	376.0000	
64	1200.0000	1680.0000	376.0000	
65	1200.0000	2160.0000	376.0000	
66	1200.0000	2160.0000	0.0000	
67	1200.0000	2400.0000	376.0000	
68	1200.0000	2400.0000	613.0000	
69	1200.0000	2400.0000	668.0000	
72	360.0000	2400.0000	0.0000	
73	840.0000	2400.0000	0.0000	
74	360.0000	2400.0000	376.0000	
75	360.0000	2400.0000	668.0000	
76	840.0000	2400.0000	376.0000	
77	840.0000	2400.0000	668.0000	
78	0.0000	480.0000	668.0000	
79	1200.0000	480.0000	668.0000	
80	0.0000	960.0000	668.0000	
81	1200.0000	960.0000	668.0000	
82	0.0000	1440.0000	668.0000	
83	1200.0000	1440.0000	668.0000	
84	1200.0000	1920.0000	668.0000	

85	300.0000	1920.0000	668.0000
86	900.0000	1920.0000	668.0000
87	300.0000	1440.0000	668.0000
88	900.0000	1440.0000	668.0000
89	300.0000	960.0000	668.0000
90	900.0000	960.0000	668.0000
91	300.0000	480.0000	668.0000
92	900.0000	480.0000	668.0000
93	600.0000	1920.0000	668.0000
94	600.0000	1440.0000	668.0000
95	600.0000	960.0000	668.0000
96	600.0000	480.0000	668.0000

ASTE--	Proprieta	Nodo iniz.	Nodo fin.	Rilasci in.	Rilasci fin.	num.=	143	Orient.
1	2	1	2					0.0
2	2	2	3					0.0
3	2	4	5					0.0
4	2	5	6					0.0
5	2	7	8					0.0
6	2	8	9					0.0
7	2	10	11					0.0
8	2	13	12					0.0
9	2	11	13					0.0
10	3	14	15					0.0
11	3	16	17					0.0
12	3	18	19					0.0
13	3	20	21					0.0
14	3	22	23					0.0
15	3	24	25					0.0
16	3	25	26					0.0
17	3	27	28					0.0
18	3	30	29					0.0
19	3	29	27					0.0
20	3	28	31					0.0
21	4	29	15					0.0
22	4	15	2	RyRZ	RyRZ			0.0
23	4	2	17	RyRZ	RyRZ			0.0
24	4	17	5	RyRZ	RyRZ			0.0
25	4	5	19	RyRZ	RyRZ			0.0
26	4	19	8	RyRZ	RyRZ			0.0
27	4	8	21	RyRZ	RyRZ			0.0
28	4	21	11	RyRZ	RyRZ			0.0
29	4	13	23	RyRZ	RyRZ			0.0
30	4	23	25	RyRZ	RyRZ			0.0
31	4	32	26	RyRZ	RyRZ			0.0
32	4	9	12	RyRZ	RyRZ			0.0
33	4	6	9	RyRZ	RyRZ			0.0
34	4	3	6	RyRZ	RyRZ			0.0
35	4	28	3	RyRZ	RyRZ			0.0
36	5	30	14	RyRZ	RyRZ			0.0
37	5	14	1					180.0
38	5	1	16					180.0
39	5	16	4					180.0
40	5	4	18					180.0
41	5	18	7					180.0
42	5	7	20					180.0
43	5	20	10					180.0
44	5	10	22					180.0
45	5	22	24					180.0
46	5	30	33					180.0
47	5	33	34					180.0
48	5	34	35					180.0
49	3	33	36					180.0
50	3	36	37					90.0
51	3	34	38					90.0
52	3	38	39					90.0
53	3	35	40					0.0
54	3	40	41					0.0
55	3	41	42					0.0
56	4	27	36	RyRZ	RyRZ			0.0
57	4	36	38	RyRZ	RyRZ			0.0
58	4	38	40	RyRZ	RyRZ			0.0
59	4	39	42					0.0
60	4	37	39					0.0
61	4	31	37					0.0
62	5	35	43					0.0
63	5	43	44					180.0
64	5	44	45					180.0
65	5	45	46					180.0
66	5	46	47					180.0
67	5	47	48					180.0
68	5	48	49					180.0
69	5	49	50					180.0
73	2	44	54					180.0
74	2	54	55					0.0
75	2	46	56					0.0
76	2	56	57					0.0

77	2	48	58			0.0
78	2	58	59			0.0
79	2	50	60			0.0
80	2	60	61			0.0
81	3	43	53			0.0
82	3	45	62			0.0
83	3	47	63			0.0
84	3	49	64			0.0
85	3	66	65			0.0
86	3	52	67			0.0
87	3	67	68			0.0
88	3	68	69			0.0
89	4	41	55	RyRz	RyRz	0.0
90	4	55	57	RyRz	RyRz	0.0
91	4	57	59	RyRz	RyRz	0.0
92	4	59	61	RyRz	RyRz	0.0
93	4	61	68	RyRz	RyRz	0.0
94	4	40	53	RyRz	RyRz	0.0
95	4	53	54	RyRz	RyRz	0.0
96	4	54	62	RyRz	RyRz	0.0
97	4	62	56	RyRz	RyRz	0.0
98	4	56	63	RyRz	RyRz	0.0
99	4	63	58	RyRz	RyRz	0.0
100	4	58	64	RyRz	RyRz	0.0
101	4	64	60	RyRz	RyRz	0.0
102	4	60	65	RyRz	RyRz	0.0
103	4	65	67	RyRz	RyRz	0.0
104	5	50	66			180.0
105	5	66	52			180.0
107	5	24	72			180.0
108	5	72	73			180.0
109	5	73	52			180.0
110	6	1	44			0.0
111	6	4	46			0.0
112	6	7	48			0.0
113	6	10	50			0.0
114	3	72	74			90.0
115	3	74	75			90.0
116	3	73	76			90.0
117	3	76	77			90.0
118	4	25	74	RyRz	RyRz	0.0
119	4	26	75			0.0
120	4	75	77			0.0
121	4	77	69			0.0
122	4	74	76	RyRz	RyRz	0.0
123	4	76	67	RyRz	RyRz	0.0
128	2	55	79			0.0
129	2	57	81			0.0
130	2	59	83			0.0
131	2	61	84			0.0
132	2	3	78			0.0
133	2	6	80			0.0
134	2	9	82			0.0
135	2	12	32			0.0
136	1	32	85			0.0
139	1	86	84			0.0
140	1	82	87			0.0
143	1	88	83			0.0
144	1	80	89			0.0
147	1	90	81			0.0
148	1	78	91			0.0
151	1	92	79			0.0
152	1	85	93			0.0
153	1	93	86			0.0
154	1	87	94			0.0
155	1	94	88			0.0
156	1	89	95			0.0
157	1	95	90			0.0
158	1	91	96			0.0
159	1	96	92			0.0

GUSCI TRIANGOLARI		----- ----- ----- ----- num.= 14		
Nome	Proprieta	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3
13	1	26	75	32
14	1	32	75	85
15	1	85	75	93
16	1	93	77	75
17	1	93	77	86
18	1	86	77	69
19	1	69	84	86
20	1	42	79	39
21	1	39	79	92
22	1	92	39	96
23	1	96	39	37
24	1	37	96	91
25	1	91	37	31
26	1	31	91	78

GUSCI RETTANGOLARI							num.=	12
Nome	Proprieta	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4			
1	1	32	85	87	82			
2	1	85	93	94	87			
3	1	93	86	88	94			
4	1	86	84	83	88			
5	1	82	87	89	80			
6	1	87	94	95	89			
7	1	94	88	90	95			
8	1	88	83	81	90			
9	1	80	89	91	78			
10	1	89	95	96	91			
11	1	95	90	92	96			
12	1	90	81	79	92			

PROPRIETA' ASTE							num.=	6
Nome	Materiale	Base	Altezza	Area	Area tag. Y	Area tag. Z		
		Kw vertic.	Kw orizz.	J tors.	J fless. Y	J fless. Z		
1	2	21.0000	55.0000	1.34400E+02	6.10500E+01	7.22400E+01		
		0.0000	0.0000	1.23200E+02	2.66800E+03	6.71160E+04		
2	2	18.0000	18.0000	6.53000E+01	1.53000E+01	5.04000E+01		
		0.0000	0.0000	4.22000E+01	1.36300E+03	3.83100E+03		
3	2	12.0000	12.0000	3.40000E+01	7.80000E+00	2.64000E+01		
		0.0000	0.0000	1.38000E+01	3.18000E+02	8.64000E+02		
4	2	14.0000	14.0000	4.30000E+01	9.80000E+00	3.36000E+01		
		0.0000	0.0000	2.01000E+01	5.50000E+02	1.50900E+03		
5	1	70.0000	110.0000	4.10000E+03	3.30000E+03	1.40000E+03		
		3.0000	1.0000	8.83093E+05	7.74167E+05	4.65807E+06		
6	1	30.0000	90.0000	2.70000E+03	2.25000E+03	2.25000E+03		
		3.0000	1.0000	6.40070E+05	2.02500E+05	1.82250E+06		

PROPRIETA' GUSCI				num.=	1
Nome	Materiale	Sp.membr.	Sp. piastra	Kw	
1	1	4.0000	0.0000	0.0000	

MATERIALI					num.=	2
Nome	Mod. elast.	Coeff. nu	Mod. tang.	Peso spec.	Dil. te.	
1	3.00000E+05	1.50000E-01	1.30000E+05	2.50000E-03	1.00000E-05	
2	2.10000E+06	3.00000E-01	8.50000E+05	7.85000E-03	1.20000E-05	

VINCOLI							num.=	4
Nodo	Rigid. X	Rigid. Y	Rigid. Z	Rigid. RX	Rigid. RY	Rigid. RZ		
30	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero		
35	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero		
24	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero		
52	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero		

CARICHI NODI				num.=	134
Nome	Nodo	Direzione	Intensita		
1	SX	29	X	3.4845E+01	
2	SX	15	X	6.7162E+01	
3	SX	2	X	7.2165E+01	
4	SX	17	X	6.7162E+01	
5	SX	5	X	7.2165E+01	
6	SX	19	X	6.7162E+01	
7	SX	8	X	7.2165E+01	
8	SX	21	X	6.7162E+01	
9	SX	11	X	3.6860E+01	
10	SX	27	X	8.9706E+01	
11	SX	36	X	1.8099E+02	
12	SX	38	X	1.8099E+02	
13	SX	40	X	1.0359E+02	
14	SX	25	X	6.3398E+01	
15	SX	13	X	4.1467E+01	
16	SX	23	X	7.9811E+01	
17	SX	67	X	3.5058E+01	
18	SX	60	X	3.1494E+01	
19	SX	74	X	4.3929E+01	
20	SX	76	X	4.3929E+01	
21	SX	53	X	2.5978E+01	
22	SX	54	X	3.1494E+01	
23	SX	62	X	2.5978E+01	
24	SX	56	X	3.1494E+01	
25	SX	63	X	2.5978E+01	
26	SX	58	X	3.1494E+01	
27	SX	64	X	2.5978E+01	
28	SX	65	X	2.5978E+01	
29	SX	41	X	1.0768E+02	
30	SX	28	X	6.9633E+01	
31	SX	3	X	1.4026E+02	
32	SX	6	X	1.4026E+02	
33	SX	9	X	1.4026E+02	
34	SX	12	X	7.2650E+01	
35	SX	55	X	2.1510E+02	
36	SX	57	X	2.1510E+02	
37	SX	59	X	2.1510E+02	
38	SX	61	X	2.1510E+02	
39	SX	68	X	1.0768E+02	

40	SX	31	X	4.2609E+02
41	SX	37	X	8.5625E+02
42	SX	39	X	8.5625E+02
43	SX	42	X	4.2609E+02
44	SX	26	X	5.3308E+02
45	SX	32	X	3.5775E+02
46	SX	78	X	2.8545E+02
47	SX	80	X	2.8545E+02
48	SX	82	X	2.8545E+02
49	SX	69	X	4.5787E+02
50	SX	84	X	2.8545E+02
51	SX	79	X	2.8545E+02
52	SX	81	X	2.8545E+02
53	SX	83	X	2.8545E+02
54	SX	75	X	9.1982E+02
55	SX	77	X	9.1982E+02
56	SX	85	X	5.6831E+02
57	SX	86	X	5.6831E+02
58	SX	87	X	5.6831E+02
59	SX	88	X	5.6831E+02
60	SX	89	X	5.6831E+02
61	SX	90	X	5.6831E+02
62	SX	91	X	5.6831E+02
63	SX	92	X	5.6831E+02
64	SX	93	X	5.6831E+02
65	SX	94	X	5.6831E+02
66	SX	95	X	5.6831E+02
67	SX	96	X	5.6831E+02
68	SY	29	Y	3.4845E+01
69	SY	15	Y	6.7162E+01
70	SY	2	Y	7.2165E+01
71	SY	17	Y	6.7162E+01
72	SY	5	Y	7.2165E+01
73	SY	19	Y	6.7162E+01
74	SY	8	Y	7.2165E+01
75	SY	21	Y	6.7162E+01
76	SY	11	Y	3.6860E+01
77	SY	27	Y	8.9706E+01
78	SY	36	Y	1.8099E+02
79	SY	38	Y	1.8099E+02
80	SY	40	Y	1.0359E+02
81	SY	25	Y	6.3398E+01
82	SY	13	Y	4.1467E+01
83	SY	23	Y	7.9811E+01
84	SY	67	Y	3.5058E+01
85	SY	60	Y	3.1494E+01
86	SY	74	Y	4.3929E+01
87	SY	76	Y	4.3929E+01
88	SY	53	Y	2.5978E+01
89	SY	54	Y	3.1494E+01
90	SY	62	Y	2.5978E+01
91	SY	56	Y	3.1494E+01
92	SY	63	Y	2.5978E+01
93	SY	58	Y	3.1494E+01
94	SY	64	Y	2.5978E+01
95	SY	65	Y	2.5978E+01
96	SY	41	Y	1.0768E+02
97	SY	28	Y	6.9633E+01
98	SY	3	Y	1.4026E+02
99	SY	6	Y	1.4026E+02
100	SY	9	Y	1.4026E+02
101	SY	12	Y	7.2650E+01
102	SY	55	Y	2.1510E+02
103	SY	57	Y	2.1510E+02
104	SY	59	Y	2.1510E+02
105	SY	61	Y	2.1510E+02
106	SY	68	Y	1.0768E+02
107	SY	31	Y	4.2609E+02
108	SY	37	Y	8.5625E+02
109	SY	39	Y	8.5625E+02
110	SY	42	Y	4.2609E+02
111	SY	26	Y	5.3308E+02
112	SY	32	Y	3.5775E+02
113	SY	78	Y	2.8545E+02
114	SY	80	Y	2.8545E+02
115	SY	82	Y	2.8545E+02
116	SY	69	Y	4.5787E+02
117	SY	84	Y	2.8545E+02
118	SY	79	Y	2.8545E+02
119	SY	81	Y	2.8545E+02
120	SY	83	Y	2.8545E+02
121	SY	75	Y	9.1982E+02
122	SY	77	Y	9.1982E+02
123	SY	85	Y	5.6831E+02
124	SY	86	Y	5.6831E+02
125	SY	87	Y	5.6831E+02
126	SY	88	Y	5.6831E+02
127	SY	89	Y	5.6831E+02

128	SY	90	Y	5.6831E+02
129	SY	91	Y	5.6831E+02
130	SY	92	Y	5.6831E+02
131	SY	93	Y	5.6831E+02
132	SY	94	Y	5.6831E+02
133	SY	95	Y	5.6831E+02
134	SY	96	Y	5.6831E+02

AREE DI	CARICO	SupXY	SupXZ	SupYZ	num. =
Nome					7
1		0.00	0.00	2880000.00	
2	1735200.00		0.00	0.00	
3	0.00	867600.00		0.00	
4	1034400.00		0.00	0.00	
5	568800.00		0.00	0.00	
6	0.00	517200.00		0.00	
7	0.00	350400.00		0.00	

CARICHI	ASTE	Asta	Dir	Tip	RIF	Parametro 1	Parametro 2	Parametro 3	Parametro 4	num. =
Nome										498
135	Peso	119	Z	A	1 glo	-2.5000E-02				
136	Peso	120	Z	A	1 glo	-2.5000E-02				
137	Peso	121	Z	A	1 glo	-2.5000E-02				
138	Peso	136	Z	A	1 glo	-2.5000E-02				
139	Peso	139	Z	A	1 glo	-2.5000E-02				
140	Peso	152	Z	A	1 glo	-2.5000E-02				
141	Peso	153	Z	A	1 glo	-2.5000E-02				
142	Peso	140	Z	A	1 glo	-2.5000E-02				
143	Peso	143	Z	A	1 glo	-2.5000E-02				
144	Peso	154	Z	A	1 glo	-2.5000E-02				
145	Peso	155	Z	A	1 glo	-2.5000E-02				
146	Peso	144	Z	A	1 glo	-2.5000E-02				
147	Peso	147	Z	A	1 glo	-2.5000E-02				
148	Peso	156	Z	A	1 glo	-2.5000E-02				
149	Peso	157	Z	A	1 glo	-2.5000E-02				
150	Peso	148	Z	A	1 glo	-2.5000E-02				
151	Peso	151	Z	A	1 glo	-2.5000E-02				
152	Peso	158	Z	A	1 glo	-2.5000E-02				
153	Peso	159	Z	A	1 glo	-2.5000E-02				
154	Peso	61	Z	A	1 glo	-2.5000E-02				
155	Peso	60	Z	A	1 glo	-2.5000E-02				
156	Peso	59	Z	A	1 glo	-2.5000E-02				
157	Acci	119	Z	A	1 glo	-1.5000E-02				
158	Acci	120	Z	A	1 glo	-1.5000E-02				
159	Acci	121	Z	A	1 glo	-1.5000E-02				
160	Acci	61	Z	A	1 glo	-1.5000E-02				
161	Acci	60	Z	A	1 glo	-1.5000E-02				
162	Acci	59	Z	A	1 glo	-1.5000E-02				
163	Acci	136	Z	A	1 glo	-1.5000E-02				
164	Acci	139	Z	A	1 glo	-1.5000E-02				
165	Acci	140	Z	A	1 glo	-1.5000E-02				
166	Acci	143	Z	A	1 glo	-1.5000E-02				
167	Acci	144	Z	A	1 glo	-1.5000E-02				
168	Acci	147	Z	A	1 glo	-1.5000E-02				
169	Acci	148	Z	A	1 glo	-1.5000E-02				
170	Acci	151	Z	A	1 glo	-1.5000E-02				
171	Acci	153	Z	A	1 glo	-1.5000E-02				
172	Acci	152	Z	A	1 glo	-1.5000E-02				
173	Acci	155	Z	A	1 glo	-1.5000E-02				
174	Acci	154	Z	A	1 glo	-1.5000E-02				
175	Acci	157	Z	A	1 glo	-1.5000E-02				
176	Acci	156	Z	A	1 glo	-1.5000E-02				
177	Acci	159	Z	A	1 glo	-1.5000E-02				
178	Acci	158	Z	A	1 glo	-1.5000E-02				
179	Vent	21	X	A	2 glo	7.4870E-03				
180	Vent	22	X	A	2 glo	7.4870E-03				
181	Vent	23	X	A	2 glo	7.4870E-03				
182	Vent	24	X	A	2 glo	7.4870E-03				
183	Vent	25	X	A	2 glo	7.4870E-03				
184	Vent	26	X	A	2 glo	7.4870E-03				
185	Vent	27	X	A	2 glo	7.4870E-03				
186	Vent	28	X	A	2 glo	7.4870E-03				
187	Vent	19	X	A	2 glo	7.4870E-03				
188	Vent	17	X	A	2 glo	7.4870E-03				
189	Vent	20	X	A	2 glo	7.4870E-03				
190	Vent	35	X	A	2 glo	7.4870E-03				
191	Vent	2	X	A	2 glo	7.4870E-03				
192	Vent	34	X	A	2 glo	7.4870E-03				
193	Vent	4	X	A	2 glo	7.4870E-03				
194	Vent	33	X	A	2 glo	7.4870E-03				
195	Vent	6	X	A	2 glo	7.4870E-03				
196	Vent	32	X	A	2 glo	7.4870E-03				
197	Vent	9	X	A	2 glo	7.4870E-03				
198	Vent	8	X	A	2 glo	7.4870E-03				
199	Vent	29	X	A	2 glo	7.4870E-03				
200	Vent	30	X	A	2 glo	7.4870E-03				
201	Vent	135	X	A	2 glo	7.4870E-03				
202	Vent	31	X	A	2 glo	7.4870E-03				

203	Vent	16	X	A	2	glo	7.4870E-03
204	Vent	132	X	A	2	glo	7.4870E-03
205	Vent	133	X	A	2	glo	7.4870E-03
206	Vent	134	X	A	2	glo	7.4870E-03
207	Vent	16	X	A	2	glo	7.4870E-03
208	Vent	15	X	A	2	glo	7.4870E-03
209	Vent	14	X	A	2	glo	7.4870E-03
210	Vent	7	X	A	2	glo	7.4870E-03
211	Vent	13	X	A	2	glo	7.4870E-03
212	Vent	5	X	A	2	glo	7.4870E-03
213	Vent	12	X	A	2	glo	7.4870E-03
214	Vent	3	X	A	2	glo	7.4870E-03
215	Vent	11	X	A	2	glo	7.4870E-03
216	Vent	1	X	A	2	glo	7.4870E-03
217	Vent	10	X	A	2	glo	7.4870E-03
218	Vent	18	X	A	2	glo	7.4870E-03
219	Vent	54	X	A	5	glo	3.7430E-03
220	Vent	55	X	A	5	glo	3.7430E-03
221	Vent	90	X	A	5	glo	3.7430E-03
222	Vent	91	X	A	5	glo	3.7430E-03
223	Vent	92	X	A	5	glo	3.7430E-03
224	Vent	131	X	A	5	glo	3.7430E-03
225	Vent	128	X	A	5	glo	3.7430E-03
226	Vent	129	X	A	5	glo	3.7430E-03
227	Vent	130	X	A	5	glo	3.7430E-03
228	Vent	89	X	A	5	glo	3.7430E-03
229	Vent	74	X	A	5	glo	3.7430E-03
230	Vent	76	X	A	5	glo	3.7430E-03
231	Vent	78	X	A	5	glo	3.7430E-03
232	Vent	80	X	A	5	glo	3.7430E-03
233	Vent	87	X	A	5	glo	3.7430E-03
234	Vent	88	X	A	5	glo	3.7430E-03
235	Vent	93	X	A	5	glo	3.7430E-03
236	Vent	94	X	A	5	glo	3.7430E-03
237	Vent	95	X	A	5	glo	3.7430E-03
238	Vent	96	X	A	5	glo	3.7430E-03
239	Vent	97	X	A	5	glo	3.7430E-03
240	Vent	98	X	A	5	glo	3.7430E-03
241	Vent	99	X	A	5	glo	3.7430E-03
242	Vent	100	X	A	5	glo	3.7430E-03
243	Vent	101	X	A	5	glo	3.7430E-03
244	Vent	102	X	A	5	glo	3.7430E-03
245	Vent	103	X	A	5	glo	3.7430E-03
246	Vent	36	X	A	2	glo	7.4870E-03
247	Vent	37	X	A	2	glo	7.4870E-03
248	Vent	38	X	A	2	glo	7.4870E-03
249	Vent	39	X	A	2	glo	7.4870E-03
250	Vent	40	X	A	2	glo	7.4870E-03
251	Vent	41	X	A	2	glo	7.4870E-03
252	Vent	42	X	A	2	glo	7.4870E-03
253	Vent	43	X	A	2	glo	7.4870E-03
254	Vent	44	X	A	2	glo	7.4870E-03
255	Vent	45	X	A	2	glo	7.4870E-03
256	Vent	19	Y	A	3	glo	7.4870E-03
257	Vent	56	Y	A	3	glo	7.4870E-03
258	Vent	50	Y	A	3	glo	7.4870E-03
259	Vent	52	Y	A	3	glo	7.4870E-03
260	Vent	57	Y	A	3	glo	7.4870E-03
261	Vent	58	Y	A	3	glo	7.4870E-03
262	Vent	61	Y	A	3	glo	7.4870E-03
263	Vent	60	Y	A	3	glo	7.4870E-03
264	Vent	59	Y	A	3	glo	7.4870E-03
265	Vent	54	Y	A	3	glo	7.4870E-03
266	Vent	55	Y	A	3	glo	7.4870E-03
267	Vent	17	Y	A	3	glo	7.4870E-03
268	Vent	20	Y	A	3	glo	7.4870E-03
269	Vent	53	Y	A	3	glo	7.4870E-03
270	Vent	51	Y	A	3	glo	7.4870E-03
271	Vent	49	Y	A	3	glo	7.4870E-03
272	Vent	18	Y	A	3	glo	7.4870E-03
273	Vent	16	Y	A	7	glo	3.7430E-03
274	Vent	115	Y	A	7	glo	3.7430E-03
275	Vent	117	Y	A	7	glo	3.7430E-03
276	Vent	122	Y	A	7	glo	3.7430E-03
277	Vent	120	Y	A	7	glo	3.7430E-03
278	Vent	121	Y	A	7	glo	3.7430E-03
279	Vent	123	Y	A	7	glo	3.7430E-03
280	Vent	118	Y	A	7	glo	3.7430E-03
281	Vent	119	Y	A	7	glo	3.7430E-03
282	Vent	87	Y	A	7	glo	3.7430E-03
283	Vent	88	Y	A	7	glo	3.7430E-03
284	Vent	46	Y	A	3	glo	7.4870E-03
285	Vent	47	Y	A	3	glo	7.4870E-03
286	Vent	48	Y	A	3	glo	7.4870E-03
287	Pann	21	Z	A	2	glo	-2.0400E-02
288	Pann	22	Z	A	2	glo	-2.0400E-02
289	Pann	23	Z	A	2	glo	-2.0400E-02
290	Pann	24	Z	A	2	glo	-2.0400E-02

291	Pann	25	Z	A	2	glo	-2.0400E-02	
292	Pann	26	Z	A	2	glo	-2.0400E-02	
293	Pann	27	Z	A	2	glo	-2.0400E-02	
294	Pann	28	Z	A	2	glo	-2.0400E-02	
295	Pann	29	Z	A	2	glo	-2.0400E-02	
296	Pann	30	Z	A	2	glo	-2.0400E-02	
297	Pann	45	Z	A	2	glo	-2.0400E-02	
298	Pann	44	Z	A	2	glo	-2.0400E-02	
299	Pann	43	Z	A	2	glo	-2.0400E-02	
300	Pann	42	Z	A	2	glo	-2.0400E-02	
301	Pann	41	Z	A	2	glo	-2.0400E-02	
302	Pann	40	Z	A	2	glo	-2.0400E-02	
303	Pann	39	Z	A	2	glo	-2.0400E-02	
304	Pann	38	Z	A	2	glo	-2.0400E-02	
305	Pann	37	Z	A	2	glo	-2.0400E-02	
306	Pann	36	Z	A	2	glo	-2.0400E-02	
307	Pann	31	Z	A	2	glo	-2.0400E-02	
308	Pann	32	Z	A	2	glo	-2.0400E-02	
309	Pann	33	Z	A	2	glo	-2.0400E-02	
310	Pann	34	Z	A	2	glo	-2.0400E-02	
311	Pann	35	Z	A	2	glo	-2.0400E-02	
312	Pann	62	Z	A	4	glo	-7.2000E-03	
313	Pann	63	Z	A	4	glo	-7.2000E-03	
314	Pann	64	Z	A	4	glo	-7.2000E-03	
315	Pann	65	Z	A	4	glo	-7.2000E-03	
316	Pann	66	Z	A	4	glo	-7.2000E-03	
317	Pann	67	Z	A	4	glo	-7.2000E-03	
318	Pann	68	Z	A	4	glo	-7.2000E-03	
319	Pann	69	Z	A	4	glo	-7.2000E-03	
320	Pann	104	Z	A	4	glo	-7.2000E-03	
321	Pann	105	Z	A	4	glo	-7.2000E-03	
322	Pann	103	Z	A	4	glo	-7.2000E-03	
323	Pann	102	Z	A	4	glo	-7.2000E-03	
324	Pann	101	Z	A	4	glo	-7.2000E-03	
325	Pann	100	Z	A	4	glo	-7.2000E-03	
326	Pann	99	Z	A	4	glo	-7.2000E-03	
327	Pann	98	Z	A	4	glo	-7.2000E-03	
328	Pann	97	Z	A	4	glo	-7.2000E-03	
329	Pann	96	Z	A	4	glo	-7.2000E-03	
330	Pann	95	Z	A	4	glo	-7.2000E-03	
331	Pann	94	Z	A	4	glo	-7.2000E-03	
332	Pann	93	Z	A	5	glo	-2.0400E-02	
333	Pann	92	Z	A	5	glo	-2.0400E-02	
334	Pann	91	Z	A	5	glo	-2.0400E-02	
335	Pann	90	Z	A	5	glo	-2.0400E-02	
336	Pann	89	Z	A	5	glo	-2.0400E-02	
337	Pann	46	Z	A	3	glo	-3.4000E-02	
338	Pann	47	Z	A	3	glo	-3.4000E-02	
339	Pann	48	Z	A	3	glo	-3.4000E-02	
340	Pann	58	Z	A	3	glo	-3.4000E-02	
341	Pann	57	Z	A	3	glo	-3.4000E-02	
342	Pann	56	Z	A	3	glo	-3.4000E-02	
343	Pann	61	Z	A	3	glo	-3.4000E-02	
344	Pann	60	Z	A	3	glo	-3.4000E-02	
345	Pann	59	Z	A	3	glo	-3.4000E-02	
346	Pann	107	Z	A	6	glo	-7.2000E-03	
347	Pann	108	Z	A	6	glo	-7.2000E-03	
348	Pann	109	Z	A	6	glo	-7.2000E-03	
349	Pann	123	Z	A	6	glo	-7.2000E-03	
350	Pann	122	Z	A	6	glo	-7.2000E-03	
351	Pann	118	Z	A	6	glo	-7.2000E-03	
352	Pann	119	Z	A	7	glo	-3.4000E-02	
353	Pann	120	Z	A	7	glo	-3.4000E-02	
354	Pann	121	Z	A	7	glo	-3.4000E-02	
355	Perm	119	Z	A	1	glo	-1.5000E-02	
356	Perm	120	Z	A	1	glo	-1.5000E-02	
357	Perm	121	Z	A	1	glo	-1.5000E-02	
358	Perm	136	Z	A	1	glo	-1.5000E-02	
359	Perm	139	Z	A	1	glo	-1.5000E-02	
360	Perm	152	Z	A	1	glo	-1.5000E-02	
361	Perm	153	Z	A	1	glo	-1.5000E-02	
362	Perm	140	Z	A	1	glo	-1.5000E-02	
363	Perm	143	Z	A	1	glo	-1.5000E-02	
364	Perm	154	Z	A	1	glo	-1.5000E-02	
365	Perm	155	Z	A	1	glo	-1.5000E-02	
366	Perm	144	Z	A	1	glo	-1.5000E-02	
367	Perm	147	Z	A	1	glo	-1.5000E-02	
368	Perm	156	Z	A	1	glo	-1.5000E-02	
369	Perm	157	Z	A	1	glo	-1.5000E-02	
370	Perm	148	Z	A	1	glo	-1.5000E-02	
371	Perm	151	Z	A	1	glo	-1.5000E-02	
372	Perm	158	Z	A	1	glo	-1.5000E-02	
373	Perm	159	Z	A	1	glo	-1.5000E-02	
374	Perm	61	Z	A	1	glo	-1.5000E-02	
375	Perm	60	Z	A	1	glo	-1.5000E-02	
376	Perm	59	Z	A	1	glo	-1.5000E-02	
377	Cari	19	Z	TE	loc		1.5000E+01	
378	Cari	50	Z	TE	loc		1.5000E+01	

379	Cari	52	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
380	Cari	54	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
381	Cari	55	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
382	Cari	17	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
383	Cari	20	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
384	Cari	16	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
385	Cari	115	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
386	Cari	117	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
387	Cari	87	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
388	Cari	88	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
389	Cari	10	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
390	Cari	11	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
391	Cari	12	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
392	Cari	13	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
393	Cari	49	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
394	Cari	53	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
395	Cari	51	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
396	Cari	14	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
397	Cari	15	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
398	Cari	18	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
399	Cari	114	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
400	Cari	116	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
401	Cari	81	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
402	Cari	82	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
403	Cari	83	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
404	Cari	84	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
405	Cari	85	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
406	Cari	86	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
407	Cari	2	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
408	Cari	4	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
409	Cari	6	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
410	Cari	9	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
411	Cari	8	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
412	Cari	135	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
413	Cari	132	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
414	Cari	133	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
415	Cari	134	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
416	Cari	131	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
417	Cari	128	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
418	Cari	129	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
419	Cari	130	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
420	Cari	74	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
421	Cari	76	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
422	Cari	78	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
423	Cari	80	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
424	Cari	1	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
425	Cari	3	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
426	Cari	5	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
427	Cari	7	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
428	Cari	73	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
429	Cari	75	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
430	Cari	77	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
431	Cari	79	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
432	Cari	136	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
433	Cari	139	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
434	Cari	140	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
435	Cari	143	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
436	Cari	144	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
437	Cari	147	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
438	Cari	148	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
439	Cari	151	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
440	Cari	152	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
441	Cari	153	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
442	Cari	154	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
443	Cari	155	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
444	Cari	156	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
445	Cari	157	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
446	Cari	158	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
447	Cari	159	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
448	Cari	21	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
449	Cari	22	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
450	Cari	23	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
451	Cari	24	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
452	Cari	25	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
453	Cari	26	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
454	Cari	27	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
455	Cari	28	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
456	Cari	56	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
457	Cari	57	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
458	Cari	58	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
459	Cari	61	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
460	Cari	60	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
461	Cari	59	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
462	Cari	35	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
463	Cari	34	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
464	Cari	33	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
465	Cari	32	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
466	Cari	29	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01

467	Cari	30	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
468	Cari	31	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
469	Cari	90	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
470	Cari	91	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
471	Cari	92	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
472	Cari	89	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
473	Cari	122	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
474	Cari	120	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
475	Cari	121	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
476	Cari	123	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
477	Cari	118	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
478	Cari	119	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
479	Cari	93	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
480	Cari	94	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
481	Cari	95	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
482	Cari	96	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
483	Cari	97	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
484	Cari	98	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
485	Cari	99	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
486	Cari	100	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
487	Cari	101	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
488	Cari	102	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01
489	Cari	103	Z	TE	loc	1.5000E+01	1.5000E+01

PESI PROPRI ASTE--|-----|-----|-----|-----|-----|
 Cond. Nome Carichi Aste
 1 490-632 1-69, 73-105, 107-123, 128-136, 139-140, 143-144, 147-148, 151-159

CONDIZIONI DI CARICO-----|-----|-----|-----|num.= 10

Nome
 1 Peso_proprio_____ N. carichi: 143
 Lista carichi: 490-632
 2 Peso_copertura_____ N. carichi: 22
 Lista carichi: 135-156
 3 Carichi_accid_cop_____ N. carichi: 22
 Lista carichi: 157-178
 4 Vento_X_____ N. carichi: 77
 Lista carichi: 179-255
 5 Vento_Y_____ N. carichi: 31
 Lista carichi: 256-286
 6 Permanente_Tomp_____ N. carichi: 68
 Lista carichi: 287-354
 7 Perm_in_Copertura_____ N. carichi: 22
 Lista carichi: 355-376
 8 Carico_Termico_____ N. carichi: 113
 Lista carichi: 377-489
 9 Sisma_X N. carichi: 67
 Lista carichi: 1-67
 10 Sisma_Y N. carichi: 67
 Lista carichi: 68-134

DATI ANALISI SISMICA:

 Analisi sismica - Statica equivalente - (Condizione 11)

Numero condizione generanti carichi sismici : 5
 Condizione 001 con coefficiente 1
 Condizione 006 con coefficiente 1
 Condizione 002 con coefficiente 1
 Condizione 003 con coefficiente 0.33
 Condizione 007 con coefficiente 1

Coefficiente di intensita` sismica = 0.07
 Coefficiente di protezione sismica = 1.2
 Coefficiente di fondazione = 1

Coefficiente di struttura = 1
 Quota di partenza = 0
 Quota massima = 668

Piani	Masse	C.distrib.	Forze di p	M. torc.	Bar. X	Bar. Y
318.000	12763.12	0.04363	556.8	0.0	0.000	963.474
376.000	21686.50	0.05159	1118.7	0.0	664.429	890.843
613.000	19485.65	0.08410	1638.8	0.0	787.714	1119.310
668.000	158984.29	0.09165	14570.8	0.0	593.926	1225.473

DESCRIZIONE CASI DI CARICO:

NOME	DESCRIZIONE	TIPO	CONDIZ. INSERITE			CASI INSERITI	
			Num.	Coeff.	Segno	Num.	Coeff.
1	P.P.+ Perm.	somma	1	1.000	+		
			2	1.000	+		
			6	1.000	+		
			7	1.000	+		
2	C.1 +Accid.	somma	3	1.000	+	1	1.000
3	C.2 + Vx	somma	4	1.000	+	2	1.000
4	C.2 + Vy	somma	5	1.000	+	2	1.000
5	C.2 + Dt	somma	8	1.000	±	2	1.000
6	C.2 + Sx	somma	9	1.000	±	2	1.000
7	C.2 + Sy	somma	10	1.000	±	2	1.000

SPOSTAMENTI NODALI:

SPOSTAMENTI NODI

CASO DI CARICO : 1 P.P.+ Perm.

COMBINAZIONE

N. 4 CONDIZIONI ANALISI STATICA

1	Peso_proprio	+	1.00
2	Peso_copertura	+	1.00
6	Permanente_Tomp	+	1.00
7	Perm._in_Copertura	+	1.00

1) +1.00*c001 +1.00*c002 +1.00*c006 +1.00*c007

Coefficiente moltiplicativo: 1.000000

Nodo	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
26	-0.0174555	-0.0105013	-0.2285558	0.0000191	0.0044652	0.0000000
31	-0.0169277	-0.0108999	-0.2615756	0.0000214	0.0042249	0.0000004
32	-0.0174826	-0.0105738	-0.2612530	0.0000164	0.0072504	0.0000001
37	-0.0172776	-0.0107651	-0.3562355	-0.0000075	0.0026877	0.0000003
39	-0.0178486	-0.0106493	-0.3510236	-0.0000122	-0.0027184	0.0000001
42	-0.0182027	-0.0106302	-0.2420104	0.0000213	-0.0042721	0.0000000
69	-0.0187953	-0.0102184	-0.2059680	0.0000150	-0.0045202	0.0000004
75	-0.0178256	-0.0104846	-0.3015349	0.0000215	0.0028230	0.0000001
77	-0.0184263	-0.0103639	-0.2963457	0.0000248	-0.0028579	0.0000004
78	-0.0171477	-0.0108277	-0.2643288	0.0000208	0.0072508	0.0000004
79	-0.0182012	-0.0105427	-0.2359794	0.0000204	-0.0072982	0.0000001
80	-0.0172833	-0.0107390	-0.2713116	0.0000192	0.0072531	0.0000003
81	-0.0182954	-0.0104576	-0.2410620	0.0000189	-0.0073034	0.0000002
82	-0.0173960	-0.0106647	-0.2727786	0.0000181	0.0072533	0.0000002
83	-0.0184064	-0.0103847	-0.2424319	0.0000177	-0.0073037	0.0000003
84	-0.0185449	-0.0102911	-0.2329361	0.0000160	-0.0072978	0.0000004

85	-0.0177452	-0.0105451	-2.3027566	0.0000163	0.0052471	0.0000001
86	-0.0182811	-0.0104087	-2.2886289	0.0000161	-0.0052942	0.0000004
87	-0.0176507	-0.0106041	-2.3147929	0.0000180	0.0052475	0.0000002
88	-0.0181518	-0.0104643	-2.2996024	0.0000178	-0.0052981	0.0000003
89	-0.0175379	-0.0106620	-2.3132896	0.0000192	0.0052475	0.0000003
90	-0.0180402	-0.0105217	-2.2981460	0.0000190	-0.0052979	0.0000002
91	-0.0174099	-0.0107201	-2.3059285	0.0000207	0.0052472	0.0000004
92	-0.0179408	-0.0105822	-2.2917720	0.0000205	-0.0052945	0.0000001
93	-0.0180126	-0.0105044	-3.1419171	0.0000162	-0.0000235	0.0000002
94	-0.0179014	-0.0105401	-3.1537534	0.0000179	-0.0000253	0.0000002
95	-0.0177889	-0.0105878	-3.1522531	0.0000191	-0.0000252	0.0000002
96	-0.0176757	-0.0106282	-3.1451073	0.0000206	-0.0000236	0.0000002

SPOSTAMENTI NODI

CASO DI CARICO : 2 C.1 +Accid. COMBINAZIONE

N. 1 CONDIZIONI ANALISI STATICA
 3 Carichi_accid_cop_ + 1.00
 N. 1 CASI DI CARICO
 1 P.P.+ Perm. 1.00

1) +1.00*c003 +1.00*c001.001

Coefficiente moltiplicativo: 1.000000

Nodo	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
26	-0.0171695	-0.0104783	-0.2539271	0.0000215	0.0055062	0.0000000
31	-0.0166721	-0.0109672	-0.2870025	0.0000221	0.0052652	0.0000004
32	-0.0171805	-0.0105618	-0.3066096	0.0000159	0.0098069	0.0000001
37	-0.0171109	-0.0108410	-0.4070075	-0.0000004	0.0033496	0.0000003
39	-0.0178276	-0.0107332	-0.4017951	-0.0000051	-0.0033803	0.0000001
42	-0.0182700	-0.0107070	-0.2674363	0.0000220	-0.0053123	0.0000000
69	-0.0188316	-0.0102028	-0.2313971	0.0000144	-0.0055604	0.0000004
75	-0.0176274	-0.0104527	-0.3522913	0.0000145	0.0034848	0.0000001
77	-0.0183736	-0.0103397	-0.3471194	0.0000178	-0.0035198	0.0000003
78	-0.0168666	-0.0108724	-0.3097065	0.0000210	0.0098074	0.0000003
79	-0.0182836	-0.0106054	-0.2813572	0.0000208	-0.0098548	0.0000001
80	-0.0169943	-0.0107667	-0.3208543	0.0000193	0.0098113	0.0000002
81	-0.0183715	-0.0105016	-0.2906037	0.0000191	-0.0098615	0.0000002
82	-0.0171007	-0.0106723	-0.3223203	0.0000179	0.0098115	0.0000002
83	-0.0184760	-0.0104088	-0.2919735	0.0000177	-0.0098619	0.0000003
84	-0.0186066	-0.0102982	-0.2783142	0.0000158	-0.0098544	0.0000004
85	-0.0175342	-0.0105350	-3.0682566	0.0000159	0.0071000	0.0000001
86	-0.0182520	-0.0104052	-3.0541410	0.0000159	-0.0071472	0.0000004
87	-0.0174464	-0.0106154	-3.0848391	0.0000178	0.0071013	0.0000002
88	-0.0181303	-0.0104837	-3.0696469	0.0000178	-0.0071519	0.0000002
89	-0.0173401	-0.0106942	-3.0833365	0.0000192	0.0071013	0.0000002
90	-0.0180253	-0.0105620	-3.0681909	0.0000191	-0.0071517	0.0000002
91	-0.0172196	-0.0107753	-3.0714533	0.0000210	0.0071002	0.0000003
92	-0.0179323	-0.0106437	-3.0572956	0.0000209	-0.0071475	0.0000001
93	-0.0178928	-0.0104978	-4.2049392	0.0000159	-0.0000235	0.0000002
94	-0.0177884	-0.0105550	-4.2214364	0.0000178	-0.0000253	0.0000002
95	-0.0176826	-0.0106245	-4.2199367	0.0000192	-0.0000253	0.0000002
96	-0.0175761	-0.0106865	-4.2081500	0.0000209	-0.0000236	0.0000002

SPOSTAMENTI NODI

CASO DI CARICO : 3 C.2 + Vx COMBINAZIONE

N. 1 CONDIZIONI ANALISI STATICA
 4 Vento_X + 1.00
 N. 1 CASI DI CARICO
 2 C.1 +Accid. 1.00

1) +1.00*c004 +1.00*c002.001

Coefficiente moltiplicativo: 1.000000

Nodo	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
26	2.7194978	0.1507706	-0.2465733	-0.0003572	0.0060590	-0.0002671
31	2.0832179	0.1483729	-0.2803749	-0.0003331	0.0056488	-0.0002630
32	2.5907753	0.1504555	-0.2936626	-0.0003688	0.0100592	-0.0002666
37	2.0825224	0.0535571	-0.4081620	-0.0001530	0.0034515	-0.0002636
39	2.0816746	-0.0731097	-0.4016926	-0.0001394	-0.0033306	-0.0002636
42	2.0813110	-0.1679161	-0.2722561	0.0003724	-0.0047779	-0.0002629
69	2.7172129	-0.1690634	-0.2374912	0.0003938	-0.0048267	-0.0002663
75	2.7186188	0.0545876	-0.3533927	-0.0001215	0.0036029	-0.0002665
77	2.7176306	-0.0731325	-0.3466001	0.0001528	-0.0034601	-0.0002661
78	2.2093314	0.1485982	-0.2987016	-0.0003364	0.0099675	-0.0002631
79	2.2074838	-0.1679750	-0.2891773	0.0003741	-0.0094917	-0.0002634
80	2.3358881	0.1491402	-0.3077923	-0.0003458	0.0099912	-0.0002641
81	2.3340845	-0.1682567	-0.2998967	0.0003790	-0.0094784	-0.0002641
82	2.4630002	0.1497927	-0.3084496	-0.0003569	0.0100104	-0.0002652
83	2.4611998	-0.1686671	-0.3017944	0.0003863	-0.0094596	-0.0002652
84	2.5889249	-0.1690408	-0.2874801	0.0003928	-0.0094502	-0.0002663

85	2.5903472	0.0704423	-3.0778240	-0.0001784	0.0070495	-0.0002665
86	2.5894131	-0.0891212	-3.0066022	0.0002024	-0.0071218	-0.0002661
87	2.4625660	0.0701581	-3.0849073	-0.0001711	0.0070421	-0.0002655
88	2.4616716	-0.0890548	-3.0197654	0.0002005	-0.0071094	-0.0002654
89	2.3354451	0.0698278	-3.0819127	-0.0001646	0.0070428	-0.0002645
90	2.3345460	-0.0889333	-3.0201041	0.0001978	-0.0071086	-0.0002646
91	2.2088717	0.0695617	-3.0693682	-0.0001588	0.0070405	-0.0002638
92	2.2079464	-0.0888752	-3.0105202	0.0001965	-0.0071056	-0.0002639
93	2.5898919	-0.0093876	-4.1802551	0.0000120	-0.0001497	-0.0002658
94	2.4621305	-0.0094557	-4.1889025	0.0000147	-0.0001367	-0.0002653
95	2.3350021	-0.0095496	-4.1875578	0.0000166	-0.0001293	-0.0002646
96	2.2084093	-0.0096447	-4.1761072	0.0000189	-0.0001227	-0.0002642

SPOSTAMENTI NODI

CASO DI CARICO : 4 C.2 + Vy COMBINAZIONE

N. 1 CONDIZIONI ANALISI STATICA
 5 Vento_Y + 1.00
 N. 1 CASI DI CARICO
 2 C.1 +Accid. 1.00

1) +1.00*c005 +1.00*c002.001

Coefficiente moltiplicativo: 1.000000

Nodo	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
26	-0.0052499	9.6165731	-0.2609475	-0.0212373	0.0055005	0.0002621
31	-0.0283384	9.6165589	-0.2775130	-0.0215885	0.0052751	0.0007577
32	-0.0100375	9.6163738	-0.3064601	-0.0215735	0.0098079	-0.0000093
37	-0.0288024	9.6138231	-0.4048486	-0.0139424	0.0033636	0.0002084
39	-0.0296924	9.6092840	-0.3995874	-0.0139368	-0.0033953	-0.0002273
42	-0.0301939	9.6052723	-0.2576847	-0.0214803	-0.0053344	-0.0007764
69	-0.0067319	9.6047080	-0.2388299	-0.0214967	-0.0055421	-0.0002819
75	-0.0056818	9.6131591	-0.3538741	-0.0192817	0.0034745	0.0000673
77	-0.0063143	9.6084275	-0.3487962	-0.0192685	-0.0035083	-0.0000870
78	-0.0240514	9.6164044	-0.3108902	-0.0215251	0.0098066	-0.0000083
79	-0.0253409	9.6049584	-0.2825500	-0.0214788	-0.0098560	-0.0000107
80	-0.0194649	9.6163210	-0.3216967	-0.0215487	0.0098111	-0.0000089
81	-0.0207389	9.6047149	-0.2914768	-0.0214838	-0.0098620	-0.0000104
82	-0.0147731	9.6162709	-0.3217416	-0.0215637	0.0098118	-0.0000091
83	-0.0161102	9.6045471	-0.2914611	-0.0214846	-0.0098614	-0.0000105
84	-0.0114351	9.6045358	-0.2780486	-0.0214827	-0.0098535	-0.0000105
85	-0.0103851	9.6135654	-3.0681961	-0.0215508	0.0070998	-0.0000095
86	-0.0110847	9.6076642	-3.0537953	-0.0215054	-0.0071474	-0.0000102
87	-0.0151122	9.6135238	-3.0842877	-0.0215439	0.0071013	-0.0000093
88	-0.0157758	9.6076649	-3.0690563	-0.0215044	-0.0071518	-0.0000102
89	-0.0197911	9.6136222	-3.0841862	-0.0215325	0.0071014	-0.0000092
90	-0.0204165	9.6078229	-3.0691325	-0.0215001	-0.0071517	-0.0000102
91	-0.0243962	9.6138822	-3.0725681	-0.0215135	0.0071004	-0.0000087
92	-0.0250289	9.6081475	-3.0586391	-0.0214903	-0.0071474	-0.0000104
93	-0.0107353	9.6106560	-4.2047375	-0.0215281	-0.0000241	-0.0000098
94	-0.0154443	9.6106547	-4.2208570	-0.0215242	-0.0000254	-0.0000098
95	-0.0201048	9.6108014	-4.2208450	-0.0215163	-0.0000251	-0.0000097
96	-0.0247133	9.6111483	-4.2093929	-0.0215019	-0.0000231	-0.0000096

SPOSTAMENTI NODI

CASO DI CARICO : 5 C.2 + Dt COMBINAZIONE

N. 1 CONDIZIONI ANALISI STATICA
 8 Carico_Termico +- 1.00
 N. 1 CASI DI CARICO
 2 C.1 +Accid. 1.00

1) +1.00*c008 +1.00*c002.001
 2) -1.00*c008 +1.00*c002.001

Coefficiente moltiplicativo: 1.000000

Nodo	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
26	-0.0370536	0.0039419	-0.1338831	0.0013378	0.0056928	-0.0000665
	0.0027146	-0.0248986	-0.3739712	-0.0012949	0.0053196	0.0000666
31	-0.0433954	-0.0043352	-0.1669185	-0.0038855	0.0054444	0.0000110
	0.0100513	-0.0175992	-0.4070865	0.0039297	0.0050860	-0.0000103
32	-0.0538334	-0.0155153	-0.1863877	0.0025408	0.0097935	0.0000047
	0.0194724	-0.0056083	-0.4268314	-0.0025089	0.0098203	-0.0000045
37	-0.0279624	-0.0007314	-0.2870004	-0.0000413	0.0033215	0.0000080
	-0.0062595	-0.0209506	-0.5270147	0.0000404	0.0033777	-0.0000074
39	-0.0075403	-0.0003961	-0.2817562	-0.0000465	-0.0033522	-0.0000098
	-0.0281148	-0.0210703	-0.5218339	0.0000364	-0.0034084	0.0000101

42	0.0075829	-0.0064071	-0.1472427	-0.0039383	-0.0054923	-0.0000201
	-0.0441230	-0.0150069	-0.3876298	0.0039823	-0.0051323	0.0000202
69	0.0092067	-0.0161790	-0.1112036	0.0040219	-0.0057411	0.0000079
	-0.0468699	-0.0042267	-0.3515906	-0.0039930	-0.0053797	-0.0000071
75	-0.0257801	-0.0161776	-0.2323096	0.0000336	0.0034549	-0.0000345
	-0.0094747	-0.0047277	-0.4722730	-0.0000047	0.0035148	0.0000347
77	-0.0060269	-0.0190610	-0.2270788	0.0000559	-0.0034915	0.0000081
	-0.0307203	-0.0016185	-0.4671600	-0.0000203	-0.0035481	-0.0000074
78	-0.0514025	-0.0080520	-0.1895178	-0.0021609	0.0097945	0.0000132
	0.0176693	-0.0136928	-0.4298952	0.0022029	0.0098203	-0.0000126
79	0.0166470	-0.0078437	-0.1611746	-0.0022447	-0.0098418	-0.0000099
	-0.0532143	-0.0133672	-0.4015397	0.0022863	-0.0098678	0.0000102
80	-0.0526928	-0.0092556	-0.2005459	-0.0006165	0.0097979	0.0000024
	0.0187042	-0.0122778	-0.4411626	0.0006550	0.0098247	-0.0000019
81	0.0175840	-0.0089906	-0.1703459	-0.0007268	-0.0098480	-0.0000021
	-0.0543269	-0.0120126	-0.4108614	0.0007650	-0.0098750	0.0000025
82	-0.0526699	-0.0117453	-0.2019966	0.0009229	0.0097982	-0.0000007
	0.0184685	-0.0095992	-0.4426440	-0.0008872	0.0098248	0.0000010
83	0.0172609	-0.0107178	-0.1717153	0.0007551	-0.0098485	0.0000029
	-0.0542129	-0.0100998	-0.4122317	-0.0007196	-0.0098753	-0.0000024
84	0.0157768	-0.0121411	-0.1581295	0.0022778	-0.0098412	0.0000124
	-0.0529901	-0.0084553	-0.3984989	-0.0022462	-0.0098675	-0.0000117
85	-0.0357195	-0.0147160	-2.9450410	0.0024750	0.0070935	-0.0000015
	0.0006511	-0.0063541	-3.1914722	-0.0024432	0.0071066	0.0000016
86	-0.0013640	-0.0153424	-2.9309807	0.0023436	-0.0071405	0.0000071
	-0.0351400	-0.0054680	-3.1773013	-0.0023118	-0.0071538	-0.0000064
87	-0.0353803	-0.0119089	-2.9615253	0.0008810	0.0070947	-0.0000003
	0.0004875	-0.0093218	-3.2081529	-0.0008453	0.0071080	0.0000007
88	-0.0001874	-0.0115094	-2.9463646	0.0007970	-0.0071452	0.0000020
	-0.0360732	-0.0094581	-3.1929292	-0.0007615	-0.0071587	-0.0000015
89	-0.0352155	-0.0085469	-2.9600210	-0.0006441	0.0070946	0.0000022
	0.0005353	-0.0128416	-3.2066521	0.0006825	0.0071079	-0.0000018
90	0.0001785	-0.0083858	-2.9448978	-0.0006992	-0.0071450	-0.0000018
	-0.0362291	-0.0127383	-3.1914841	0.0007375	-0.0071585	0.0000022
91	-0.0343637	-0.0045861	-2.9483521	-0.0021818	0.0070937	0.0000081
	-0.0000755	-0.0169646	-3.1945544	0.0022238	0.0071067	-0.0000075
92	-0.0004865	-0.0050731	-2.9341916	-0.0022237	-0.0071410	-0.0000078
	-0.0353781	-0.0162144	-3.1803996	0.0022655	-0.0071539	0.0000080
93	-0.0185235	-0.0159317	-4.0807563	0.0024093	-0.0000234	-0.0000030
	-0.0172620	-0.0050638	-4.3291220	-0.0023775	-0.0000236	0.0000034
94	-0.0178447	-0.0118866	-4.0971360	0.0008390	-0.0000253	0.0000006
	-0.0177321	-0.0092235	-4.3457369	-0.0008034	-0.0000254	-0.0000001
95	-0.0174921	-0.0080905	-4.0956253	-0.0006716	-0.0000252	0.0000003
	-0.0178731	-0.0131584	-4.3442482	0.0007100	-0.0000253	0.0000001
96	-0.0174749	-0.0036016	-4.0840751	-0.0022028	-0.0000236	-0.0000013
	-0.0176773	-0.0177713	-4.3322249	0.0022446	-0.0000236	0.0000017

SPOSTAMENTI NODI

CASO DI CARICO : 6 C.2 + SX

COMBINAZIONE

N. 1 CONDIZIONI ANALISI STATICA
 9 Sisma_X +- 1.00
 N. 1 CASI DI CARICO
 2 C.1 +Accid. 1.00

1) +1.00*c009 +1.00*c002.001
 2) -1.00*c009 +1.00*c002.001

Coefficiente moltiplicativo: 1.000000

Nodo	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
26	6.1383599	-0.0146070	-0.2388396	0.0000190	0.0084795	0.0000053
	-6.1726989	-0.0063497	-0.2690146	0.0000239	0.0025329	-0.0000052

31	6.1683736	-0.0216013	-0.2722144	0.0000946	0.0079240	0.0000194
	-6.2017178	-0.0003331	-0.3017906	-0.0000504	0.0026063	-0.0000186
32	6.1399643	-0.0151855	-0.2828467	-0.0000180	0.0107103	0.0000064
	-6.1743252	-0.0059381	-0.3303725	0.0000498	0.0089035	-0.0000062
37	6.1679031	-0.0148295	-0.4103449	0.0000000	0.0035072	0.0000175
	-6.2021250	-0.0068525	-0.4036702	-0.0000009	0.0031920	-0.0000169
39	6.1672138	-0.0068041	-0.3986443	-0.0000055	-0.0032133	0.0000177
	-6.2028689	-0.0146623	-0.4049458	-0.0000046	-0.0035473	-0.0000175
42	6.1669103	0.0000861	-0.2819458	-0.0000550	-0.0026883	0.0000198
	-6.2034504	-0.0215000	-0.2529267	0.0000990	-0.0079363	-0.0000197
69	6.1366753	-0.0060553	-0.2462094	0.0000538	-0.0026666	0.0000061
	-6.1743386	-0.0143504	-0.2165848	-0.0000250	-0.0084542	-0.0000053
75	6.1378445	-0.0124614	-0.3560113	0.0000277	0.0036468	0.0000073
	-6.1730993	-0.0084440	-0.3485712	0.0000012	0.0033229	-0.0000071
77	6.1371061	-0.0084266	-0.3436010	0.0000052	-0.0033350	0.0000077
	-6.1738533	-0.0122529	-0.3506378	0.0000304	-0.0037046	-0.0000071
78	6.1580119	-0.0210502	-0.2860291	0.0000850	0.0107083	0.0000189
	-6.1917451	-0.0006946	-0.3333840	-0.0000429	0.0089065	-0.0000182
79	6.1565910	-0.0004785	-0.3047141	-0.0000435	-0.0089562	0.0000183
	-6.1931582	-0.0207323	-0.2580002	0.0000852	-0.0107534	-0.0000180
80	6.1496942	-0.0191718	-0.2939950	0.0000520	0.0107144	0.0000146
	-6.1836828	-0.0023615	-0.3477135	-0.0000135	0.0089082	-0.0000141
81	6.1483640	-0.0021049	-0.3170902	-0.0000153	-0.0089606	0.0000146
	-6.1851069	-0.0188983	-0.2641172	0.0000535	-0.0107624	-0.0000142
82	6.1436921	-0.0170338	-0.2954231	0.0000149	0.0107137	0.0000104
	-6.1778935	-0.0043107	-0.3492175	0.0000209	0.0089093	-0.0000100
83	6.1423549	-0.0040495	-0.3184316	0.0000182	-0.0089618	0.0000104
	-6.1793068	-0.0167680	-0.2655154	0.0000173	-0.0107619	-0.0000099
84	6.1386005	-0.0056949	-0.3016031	0.0000468	-0.0089605	0.0000065
	-6.1758137	-0.0149014	-0.2550253	-0.0000151	-0.0107482	-0.0000057
85	6.1399947	-0.0131346	-3.1518737	-0.0000018	0.0070556	0.0000077
	-6.1750630	-0.0079355	-2.9846396	0.0000336	0.0071445	-0.0000076
86	6.1392989	-0.0077884	-2.9721937	0.0000306	-0.0071964	0.0000081
	-6.1758029	-0.0130221	-3.1360883	0.0000011	-0.0070980	-0.0000074
87	6.1437075	-0.0138756	-3.1657686	0.0000157	0.0070606	0.0000108
	-6.1786002	-0.0073552	-3.0039096	0.0000200	0.0071421	-0.0000104
88	6.1430449	-0.0072247	-2.9887673	0.0000174	-0.0071938	0.0000108
	-6.1793055	-0.0137428	-3.1505266	0.0000182	-0.0071101	-0.0000104
89	6.1497135	-0.0148168	-3.1643981	0.0000352	0.0070604	0.0000143
	-6.1843937	-0.0065717	-3.0022750	0.0000033	0.0071421	-0.0000138
90	6.1490503	-0.0064390	-2.9872513	0.0000015	-0.0071936	0.0000142
	-6.1851009	-0.0146851	-3.1491306	0.0000368	-0.0071098	-0.0000138
91	6.1580217	-0.0155381	-3.1544580	0.0000528	0.0070538	0.0000173
	-6.1924609	-0.0060125	-2.9884485	-0.0000109	0.0071466	-0.0000166
92	6.1573187	-0.0058529	-2.9744769	-0.0000114	-0.0071950	0.0000170
	-6.1931833	-0.0154345	-3.1401143	0.0000532	-0.0070999	-0.0000168
93	6.1397713	-0.0105094	-4.2061314	0.0000144	-0.0003855	0.0000094
	-6.1755568	-0.0104861	-4.2037470	0.0000174	0.0003385	-0.0000090
94	6.1435102	-0.0105546	-4.2215428	0.0000166	-0.0003808	0.0000112
	-6.1790870	-0.0105555	-4.2213300	0.0000191	0.0003301	-0.0000108
95	6.1495162	-0.0106213	-4.2200801	0.0000183	-0.0003811	0.0000138
	-6.1848815	-0.0106276	-4.2197933	0.0000200	0.0003306	-0.0000134
96	6.1577948	-0.0106906	-4.2083275	0.0000207	-0.0003861	0.0000156
	-6.1929470	-0.0106823	-4.2079726	0.0000211	0.0003389	-0.0000152

SPOSTAMENTI NODI

CASO DI CARICO : 7 C.2 + sy

COMBINAZIONE

N. 1 CONDIZIONI ANALISI STATICA
 10 Sisma_Y +- 1.00
 N. 1 CASI DI CARICO
 2 C.I +Accid. 1.00

1) +1.00*c010 +1.00*c002.001
 2) -1.00*c010 +1.00*c002.001

Coefficiente moltiplicativo: 1.000000

Nodo	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
26	-0.0675783 0.0332393	43.6185587 -43.6395154	-0.2825817 -0.2252725	-0.1008331 0.1008760	0.0054332 0.0055792	0.0000435 -0.0000434
31	0.0341605 -0.0675047	43.6176797 -43.6396141	-0.2567347 -0.3172702	-0.1004432 0.1004873	0.0053410 0.0051894	0.0000443 -0.0000436
32	-0.0474089 0.0130480	43.6179641 -43.6390877	-0.3068948 -0.3063244	-0.1004559 0.1004878	0.0098022 0.0098117	0.0000451 -0.0000449
37	0.0334916 -0.0677135	43.6335329 -43.6552148	-0.4002478 -0.4137673	-0.0954496 0.0954488	0.0033965 0.0033027	0.0000435 -0.0000428
39	0.0322386 -0.0678937	43.6538348 -43.6753013	-0.3949396 -0.4086505	-0.0954998 0.0954897	-0.0034246 -0.0033360	0.0000411 -0.0000408
42	0.0317348 -0.0682748	43.6684141 -43.6898280	-0.2372919 -0.2975806	-0.1005902 0.1006341	-0.0053372 -0.0052874	0.0000401 -0.0000400
69	-0.0684792 0.0308159	43.6689494 -43.6893551	-0.2612198 -0.2015745	-0.1006005 0.1006293	-0.0055360 -0.0055848	0.0000405 -0.0000397
75	-0.0679774 0.0327225	43.6341429 -43.6550482	-0.3586304 -0.3459521	-0.0966339 0.0966628	0.0034404 0.0035293	0.0000428 -0.0000426
77	-0.0682379 0.0314907	43.6542769 -43.6749564	-0.3539473 -0.3402915	-0.0966718 0.0967074	-0.0034760 -0.0035636	0.0000411 -0.0000404
78	0.0134015 -0.0471347	43.6171427 -43.6388875	-0.3102821 -0.3091310	-0.1004137 0.1004557	0.0098117 0.0098031	0.0000466 -0.0000459
79	0.0117278 -0.0482951	43.6679225 -43.6891334	-0.2821016 -0.2806127	-0.1005767 0.1006184	-0.0098503 -0.0098594	0.0000383 -0.0000380
80	-0.0069567 -0.0270319	43.6171560 -43.6386894	-0.3227322 -0.3189763	-0.1004243 0.1004628	0.0098133 0.0098093	0.0000468 -0.0000463
81	-0.0083776 -0.0283653	43.6677912 -43.6887945	-0.2926696 -0.2885378	-0.1005770 0.1006152	-0.0098604 -0.0098627	0.0000376 -0.0000372
82	-0.0271999 -0.0070015	43.6173787 -43.6387232	-0.3201474 -0.3244932	-0.1004411 0.1004769	0.0098097 0.0098132	0.0000466 -0.0000462
83	-0.0285266 -0.0084254	43.6678556 -43.6886732	-0.2899634 -0.2939836	-0.1005780 0.1006135	-0.0098628 -0.0098610	0.0000375 -0.0000370
84	-0.0485939 0.0113806	43.6681430 -43.6887394	-0.2777261 -0.2789023	-0.1005806 0.1006122	-0.0098596 -0.0098492	0.0000380 -0.0000373
85	-0.0477018 0.0126334	43.6313932 -43.6524633	-3.0679072 -3.0686061	-0.1004871 0.1005189	0.0070998 0.0071002	0.0000440 -0.0000439
86	-0.0482337 0.0117296	43.6565793 -43.6773897	-3.0542863 -3.0539957	-0.1005494 0.1005811	-0.0071476 -0.0071468	0.0000396 -0.0000389
87	-0.0275491 -0.0073437	43.6311913 -43.6524220	-3.0824507 -3.0872274	-0.1004753 0.1005110	0.0071014 0.0071013	0.0000448 -0.0000445
88	-0.0281893 -0.0080714	43.6564136 -43.6773811	-3.0676589 -3.0716349	-0.1005438 0.1005793	-0.0071514 -0.0071524	0.0000393 -0.0000388
89	-0.0073117 -0.0273685	43.6310234 -43.6524118	-3.0855083 -3.0811648	-0.1004625 0.1005009	0.0071015 0.0071011	0.0000451 -0.0000446
90	-0.0080309 -0.0280197	43.6563332 -43.6774573	-3.0701460 -3.0662359	-0.1005388 0.1005771	-0.0071519 -0.0071515	0.0000394 -0.0000390
91	0.0130531 -0.0474923	43.6309658 -43.6525165	-3.0725173 -3.0703892	-0.1004544 0.1004964	0.0070999 0.0071006	0.0000450 -0.0000443
92	0.0121549 -0.0480195	43.6562871 -43.6775746	-3.0574994 -3.0570918	-0.1005359 0.1005777	-0.0071477 -0.0071472	0.0000397 -0.0000394
93	-0.0479722 0.0121867	43.6442886 -43.6652841	-4.2048536 -4.2050248	-0.1005182 0.1005500	-0.0000223 -0.0000248	0.0000421 -0.0000416
94	-0.0278670 -0.0077098	43.6441795 -43.6652896	-4.2192161 -4.2236568	-0.1005095 0.1005452	-0.0000245 -0.0000261	0.0000420 -0.0000416

95 -0.0076696 43.6440731 -4.2220306 -0.1005006 -0.0000258 0.0000422
 -0.0276956-43.6653220 -4.2178429 0.1005390 -0.0000247 -0.0000417
 96 0.0126000 43.6440056 -4.2087753 -0.1004952 -0.0000255 0.0000421
 -0.0477522-43.6653785 -4.2075248 0.1005370 -0.0000217 -0.0000417

MEMBRATURE:

PROGETTO ELEMENTI IN CEMENTO ARMATO lavoro : SCISTF

Unita' di misura : Kgf ; cm ; Kgf/cmq ; Kgf*cm

TRAVATA : N. 1 T001 CRITERI : 1

Asta	Progr.I.	Progr.F.	Nodo I.	Nodo F.								
46	0.0	360.0	30	33								
47	360.0	840.0	33	34								
48	840.0	1200.0	34	35								
Sez.	Progr.I.	Progr.F.	L	B	H	S1	S2	S3	S4			
a T	0.0	1200.0	1200.0	70.0	110.0	20.0	30.0	3.0	1.0			

CASI DI CARICO

N	Descrizione	So11.
1	P.P.+ Perm.	1
2	C.1 +Accid.	1
3	C.2 + Vx	1
4	C.2 + Vy	1
5	C.2 + Dt	2
6	C.2 + Sx	2
7	C.2 + Sy	2

												ASTA			46
ARMATURE Long. :	TOT	N	A	%	SUP	N	A	%	INF	N	A	%			
inizio		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10			
campata		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10			
fine		6	12.1	0.29		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10			
TENSIONI Max. :		Sa 2095.1 P 315.				Sc -29.6 P 360.				Ty -3.0 P 360.					
ARMATURE Tras. :		Diam. 8				N. braccia 2				N. tot. 19					
	Lung.	N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m			
	360.0	19	19.0	5.3											

												ASTA			47
ARMATURE Long. :	TOT	N	A	%	SUP	N	A	%	INF	N	A	%			
inizio		6	12.1	0.29		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10			
campata		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10			
fine		6	12.1	0.29		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10			
TENSIONI Max. :		Sa 2084.3 P 780.				Sc -31.2 P 840.				Ty -2.9 P 840.					
ARMATURE Tras. :		Diam. 8				N. braccia 2				N. tot. 25					
	Lung.	N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m			
	480.0	25	19.0	5.3											

												ASTA			48
ARMATURE Long. :	TOT	N	A	%	SUP	N	A	%	INF	N	A	%			
inizio		6	12.1	0.29		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10			
campata		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10			
fine		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10			
TENSIONI Max. :		Sa 1934.1 P 885.				Sc -35.0 P 885.				Ty 2.9 P 840.					
ARMATURE Tras. :		Diam. 8				N. braccia 2				N. tot. 20					
	Lung.	N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m			
	360.0	20	19.0	5.3											

TRAVATA : N. 2 T002 CRITERI : 1

Asta	Progr.I.	Progr.F.	Nodo I.	Nodo F.								
110	0.0	1200.0	1	44								
Sez.	Progr.I.	Progr.F.	L	B	H	S1	S2	S3	S4			
Rett.	0.0	1200.0	1200.0	30.0	90.0	0.0	0.0	3.0	1.0			

CASI DI CARICO

N	Descrizione	So11.
1	P.P.+ Perm.	1
2	C.1 +Accid.	1
3	C.2 + Vx	1
4	C.2 + Vy	1
5	C.2 + Dt	2
6	C.2 + Sx	2
7	C.2 + Sy	2

ASTA 110												
ARMATURE Long. :	TOT	N	A	%	SUP	N	A	%	INF	N	A	%
inizio		4	8.0	0.30		2	4.0	0.15		2	4.0	0.15
campata		4	8.0	0.30		2	4.0	0.15		2	4.0	0.15
fine		4	8.0	0.30		2	4.0	0.15		2	4.0	0.15
TENSIONI Max. :	Sa	2170.4	P	0.	Sc	-36.4	P	150.	Ty	-1.4	P	0.
ARMATURE Tras. :	Diam.	8			N. braccia	2			N. tot.	50		
	Lung.	N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m
	225.0	12	19.0	5.3	750.0	25	30.0	3.4	225.0	13	19.0	5.3

TRAVATA : N. 3 T003 CRITERI : 1

Asta	Progr.I.	Progr.F.	Nodo I.	Nodo F.					
111	0.0	1200.0	4	46					
Sez.	Progr.I.	Progr.F.	L	B	H	S1	S2	S3	S4
Rett.	0.0	1200.0	1200.0	30.0	90.0	0.0	0.0	3.0	1.0

CASI DI CARICO

N	Descrizione	Soil.
1	P.P.+ Perm.	1
2	C.1 +Accid.	1
3	C.2 + Vx	1
4	C.2 + Vy	1
5	C.2 + Dt	2
6	C.2 + Sx	2
7	C.2 + Sy	2

ASTA 111												
ARMATURE Long. :	TOT	N	A	%	SUP	N	A	%	INF	N	A	%
inizio		5	10.1	0.37		3	6.0	0.22		2	4.0	0.15
campata		4	8.0	0.30		2	4.0	0.15		2	4.0	0.15
fine		5	10.1	0.37		3	6.0	0.22		2	4.0	0.15
TENSIONI Max. :	Sa	2147.2	P	450.	Sc	-41.1	P	150.	Ty	-1.3	P	0.
ARMATURE Tras. :	Diam.	8			N. braccia	2			N. tot.	50		
	Lung.	N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m
	225.0	12	19.0	5.3	750.0	25	30.0	3.4	225.0	13	19.0	5.3

TRAVATA : N. 4 T004 CRITERI : 1

Asta	Progr.I.	Progr.F.	Nodo I.	Nodo F.					
112	0.0	1200.0	7	48					
Sez.	Progr.I.	Progr.F.	L	B	H	S1	S2	S3	S4
Rett.	0.0	1200.0	1200.0	30.0	90.0	0.0	0.0	3.0	1.0

CASI DI CARICO

N	Descrizione	Soil.
1	P.P.+ Perm.	1
2	C.1 +Accid.	1
3	C.2 + Vx	1
4	C.2 + Vy	1
5	C.2 + Dt	2
6	C.2 + Sx	2
7	C.2 + Sy	2

ASTA 112												
ARMATURE Long. :	TOT	N	A	%	SUP	N	A	%	INF	N	A	%
inizio		5	10.1	0.37		3	6.0	0.22		2	4.0	0.15
campata		4	8.0	0.30		2	4.0	0.15		2	4.0	0.15
fine		5	10.1	0.37		3	6.0	0.22		2	4.0	0.15
TENSIONI Max. :	Sa	2163.9	P	450.	Sc	-41.2	P	150.	Ty	-1.3	P	0.
ARMATURE Tras. :	Diam.	8			N. braccia	2			N. tot.	50		
	Lung.	N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m
	225.0	12	19.0	5.3	750.0	25	30.0	3.4	225.0	13	19.0	5.3

TRAVATA : N. 5 T005 CRITERI : 1

Asta	Progr.I.	Progr.F.	Nodo I.	Nodo F.					
113	0.0	1200.0	10	50					
Sez.	Progr.I.	Progr.F.	L	B	H	S1	S2	S3	S4
Rett.	0.0	1200.0	1200.0	30.0	90.0	0.0	0.0	3.0	1.0

CASI DI CARICO

N	Descrizione	Soil.
1	P.P.+ Perm.	1
2	C.1 +Accid.	1
3	C.2 + Vx	1
4	C.2 + Vy	1
5	C.2 + Dt	2
6	C.2 + Sx	2
7	C.2 + Sy	2

inizio	4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10	
campata	4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10	
fine	4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10	
TENSIONI Max.	Sa 2031.8 P 0.				Sc -19.4 P 0.				Ty 2.3 P 0.			
ARMATURE Tras.	Diam. 8				N. braccia 2				N. tot. 13			
	Lung.	N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m
	240.0	13	19.0	5.3								

ASTA 37												
ARMATURE Long.	TOT	N	A	%	SUP	N	A	%	INF	N	A	%
inizio		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10
campata		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10
fine		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10
TENSIONI Max.	Sa 1748.4 P 240.				Sc -23.1 P 480.				Ty -3.5 P 480.			
ARMATURE Tras.	Diam. 8				N. braccia 2				N. tot. 13			
	Lung.	N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m
	240.0	13	19.0	5.3								

ASTA 38												
ARMATURE Long.	TOT	N	A	%	SUP	N	A	%	INF	N	A	%
inizio		6	12.1	0.29		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10
campata		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10
fine		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10
TENSIONI Max.	Sa 2003.2 P 510.				Sc -33.0 P 510.				Ty 3.1 P 480.			
ARMATURE Tras.	Diam. 8				N. braccia 2				N. tot. 13			
	Lung.	N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m
	240.0	13	19.0	5.3								

ASTA 39												
ARMATURE Long.	TOT	N	A	%	SUP	N	A	%	INF	N	A	%
inizio		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10
campata		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10
fine		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10
TENSIONI Max.	Sa 2179.5 P 960.				Sc -30.5 P 960.				Ty -3.2 P 960.			
ARMATURE Tras.	Diam. 8				N. braccia 2				N. tot. 13			
	Lung.	N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m
	240.0	13	19.0	5.3								

ASTA 40												
ARMATURE Long.	TOT	N	A	%	SUP	N	A	%	INF	N	A	%
inizio		5	10.1	0.25		3	6.0	0.15		2	4.0	0.10
campata		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10
fine		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10
TENSIONI Max.	Sa 2139.8 P 960.				Sc -38.0 P 960.				Ty 3.2 P 960.			
ARMATURE Tras.	Diam. 8				N. braccia 2				N. tot. 13			
	Lung.	N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m
	240.0	13	19.0	5.3								

ASTA 41												
ARMATURE Long.	TOT	N	A	%	SUP	N	A	%	INF	N	A	%
inizio		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10
campata		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10
fine		6	12.1	0.29		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10
TENSIONI Max.	Sa 2004.3 P1410.				Sc -25.4 P1410.				Ty -3.2 P1440.			
ARMATURE Tras.	Diam. 8				N. braccia 2				N. tot. 13			
	Lung.	N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m
	240.0	13	19.0	5.3								

ASTA 42												
ARMATURE Long.	TOT	N	A	%	SUP	N	A	%	INF	N	A	%
inizio		5	10.1	0.25		3	6.0	0.15		2	4.0	0.10
campata		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10
fine		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10
TENSIONI Max.	Sa 1934.8 P1440.				Sc -36.7 P1440.				Ty 3.1 P1440.			
ARMATURE Tras.	Diam. 8				N. braccia 2				N. tot. 13			
	Lung.	N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m
	240.0	13	19.0	5.3								

ASTA 43												
ARMATURE Long.	TOT	N	A	%	SUP	N	A	%	INF	N	A	%
inizio		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10
campata		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10
fine		6	12.1	0.29		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10
TENSIONI Max.	Sa 2158.8 P1860.				Sc -30.7 P1920.				Ty -3.2 P1920.			
ARMATURE Tras.	Diam. 8				N. braccia 2				N. tot. 13			
	Lung.	N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m
	240.0	13	19.0	5.3								

ASTA 44												
ARMATURE Long.	TOT	N	A	%	SUP	N	A	%	INF	N	A	%
inizio		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10
campata		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10
fine		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10
TENSIONI Max.	Sa 2017.4 P1920.				Sc -28.3 P1920.				Ty 3.4 P1920.			
ARMATURE Tras.	Diam. 8				N. braccia 2				N. tot. 6			
	Lung.	N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m
	120.0	6	19.0	5.3								

ASTA 45												
ARMATURE Long.	TOT	N	A	%	SUP	N	A	%	INF	N	A	%
inizio		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10
campata		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10
fine		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10
TENSIONI Max.	Sa 1987.8 P2400.				Sc -19.1 P2400.				Ty 2.4 P2040.			
ARMATURE Tras.	Diam. 8				N. braccia 2				N. tot. 20			
	Lung.	N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m
	360.0	20	19.0	5.3								

TRAVATA : N. 8 T008

CRITERI : 1

Asta	Progr. I.	Progr. F.	Nodo I.	Nodo F.
62	0.0	240.0	35	43
63	240.0	480.0	43	44
64	480.0	720.0	44	45
65	720.0	960.0	45	46
66	960.0	1200.0	46	47
67	1200.0	1440.0	47	48
68	1440.0	1680.0	48	49
69	1680.0	1920.0	49	50
104	1920.0	2160.0	50	66
105	2160.0	2400.0	66	52

Sez. a T	Progr. I.	Progr. F.	L	B	H	S1	S2	S3	S4
	0.0	2400.0	2400.0	70.0	110.0	20.0	30.0	3.0	1.0

CASI DI CARICO

N	Descrizione	Soil.
1	P.P.+ Perm.	1
2	C.1+Accid.	1
3	C.2 + Vx	1
4	C.2 + Vy	1
5	C.2 + Dt	2
6	C.2 + Sx	2
7	C.2 + Sy	2

ASTA 62													
ARMATURE	Long.	TOT	N	A	%	SUP	N	A	%	INF	N	A	%
	inizio		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10
	campata		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10
	fine		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10
TENSIONI	Max.		Sa 2029.3 P 0.				Sc -19.7 P 0.				Ty 2.4 P 0.		
ARMATURE	Tras.		Diam. 8				N. braccia 2				N. tot. 13		
	Lung.		N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m
			240.0	13	19.0	5.3							

ASTA 63													
ARMATURE	Long.	TOT	N	A	%	SUP	N	A	%	INF	N	A	%
	inizio		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10
	campata		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10
	fine		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10
TENSIONI	Max.		Sa 1918.0 P 240.				Sc -21.7 P 480.				Ty -3.4 P 480.		
ARMATURE	Tras.		Diam. 8				N. braccia 2				N. tot. 13		
	Lung.		N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m
			240.0	13	19.0	5.3							

ASTA 64													
ARMATURE	Long.	TOT	N	A	%	SUP	N	A	%	INF	N	A	%
	inizio		6	12.1	0.29		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10
	campata		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10
	fine		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10
TENSIONI	Max.		Sa 1921.2 P 510.				Sc -31.7 P 510.				Ty 3.1 P 480.		
ARMATURE	Tras.		Diam. 8				N. braccia 2				N. tot. 13		
	Lung.		N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m
			240.0	13	19.0	5.3							

ASTA 65													
ARMATURE	Long.	TOT	N	A	%	SUP	N	A	%	INF	N	A	%
	inizio		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10
	campata		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10
	fine		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10
TENSIONI	Max.		Sa 2177.0 P 960.				Sc -30.4 P 960.				Ty -3.2 P 960.		
ARMATURE	Tras.		Diam. 8				N. braccia 2				N. tot. 13		
	Lung.		N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m
			240.0	13	19.0	5.3							

ASTA 66													
ARMATURE	Long.	TOT	N	A	%	SUP	N	A	%	INF	N	A	%
	inizio		5	10.1	0.25		3	6.0	0.15		2	4.0	0.10
	campata		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10
	fine		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10
TENSIONI	Max.		Sa 2128.9 P 960.				Sc -38.0 P 960.				Ty 3.1 P 960.		
ARMATURE	Tras.		Diam. 8				N. braccia 2				N. tot. 13		
	Lung.		N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m
			240.0	13	19.0	5.3							

ASTA 67													
ARMATURE	Long.	TOT	N	A	%	SUP	N	A	%	INF	N	A	%
	inizio		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10
	campata		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10
	fine		6	12.1	0.29		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10
TENSIONI	Max.		Sa 1997.0 P 1410.				Sc -25.4 P 1410.				Ty -3.2 P 1440.		
ARMATURE	Tras.		Diam. 8				N. braccia 2				N. tot. 13		
	Lung.		N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m	Lung.	N.	Ps	A/m
			240.0	13	19.0	5.3							

ASTA 68													
ARMATURE	Long.	TOT	N	A	%	SUP	N	A	%	INF	N	A	%
	inizio		5	10.1	0.25		3	6.0	0.15		2	4.0	0.10
	campata		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10
	fine		4	8.0	0.20		2	4.0	0.10		2	4.0	0.10

TENSIONI Max. : [Sa 1935.0 P1440. | |Sc -36.8 P1440. | |Ty 3.1 P1440. |
 ARMATURE Tras. : Diam. 8 | N. braccia 2 | N. tot. 13 |
 Lung. N. Ps A/m | Lung. N. Ps A/m | Lung. N. Ps A/m |
 240.0 13 19.0 5.3

ARMATURE Long. : TOT N A % SUP N A % INF N A % ASTA 69
 inizio 4 | 8.0 | 0.20 | 2 | 4.0 | 0.10 | 2 | 4.0 | 0.10 |
 campata 4 | 8.0 | 0.20 | 2 | 4.0 | 0.10 | 2 | 4.0 | 0.10 |
 fine 6 | 12.1 | 0.29 | 4 | 8.0 | 0.20 | 2 | 4.0 | 0.10 |
 TENSIONI Max. : Sa 2015.5 P1860. | |Sc -29.1 P1920. | |Ty -3.1 P1920. |
 ARMATURE Tras. : Diam. 8 | N. braccia 2 | N. tot. 13 |
 Lung. N. Ps A/m | Lung. N. Ps A/m | Lung. N. Ps A/m |
 240.0 13 19.0 5.3

ARMATURE Long. : TOT N A % SUP N A % INF N A % ASTA 104
 inizio 4 | 8.0 | 0.20 | 2 | 4.0 | 0.10 | 2 | 4.0 | 0.10 |
 campata 4 | 8.0 | 0.20 | 2 | 4.0 | 0.10 | 2 | 4.0 | 0.10 |
 fine 4 | 8.0 | 0.20 | 2 | 4.0 | 0.10 | 2 | 4.0 | 0.10 |
 TENSIONI Max. : Sa 1870.5 P1920. | |Sc -27.3 P1920. | |Ty 3.4 P1920. |
 ARMATURE Tras. : Diam. 8 | N. braccia 2 | N. tot. 13 |
 Lung. N. Ps A/m | Lung. N. Ps A/m | Lung. N. Ps A/m |
 240.0 13 19.0 5.3

ARMATURE Long. : TOT N A % SUP N A % INF N A % ASTA 105
 inizio 4 | 8.0 | 0.20 | 2 | 4.0 | 0.10 | 2 | 4.0 | 0.10 |
 campata 4 | 8.0 | 0.20 | 2 | 4.0 | 0.10 | 2 | 4.0 | 0.10 |
 fine 4 | 8.0 | 0.20 | 2 | 4.0 | 0.10 | 2 | 4.0 | 0.10 |
 TENSIONI Max. : Sa 1991.2 P2400. | |Sc -19.2 P2400. | |Ty -1.9 P2400. |
 ARMATURE Tras. : Diam. 8 | N. braccia 2 | N. tot. 14 |
 Lung. N. Ps A/m | Lung. N. Ps A/m | Lung. N. Ps A/m |
 240.0 14 19.0 5.3

VERIFICA ASTE IN ACCIAIO:

VERIFICA ELEMENTI IN ACCIAIO
 lavoro : SCISTF

Unita` di misura : Kgf ; cm ; Kgf/cm² ; Kgf*cm

MATERIALI
 Fe360: Mod.E1.= 2100000.; Samm= 1600.(1400. per sp>40 mm)

CASI DI CARICO

N	Descrizione	Soll.
1	P.P.+ Perm.	1
2	C.1 +Accid.	1
3	C.2 + Vx	1
4	C.2 + Vy	1
5	C.2 + Dt	2
6	C.2 + Sx	2
7	C.2 + Sy	2

CARATTERISTICHE GEOMETRICHE

P_IPE550_S001 (1) :
 A =134.4390E+00 Jz= 67.1308E+03 Jy= 2.6676E+03 Jt= 91.0612E+00

P_IPE550_S001 (1) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 136
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 1	-460658.7	0.3	0.0	-33761.6	0.8	13833.4
6- 2	-1050792.4	1.6	0.0	-694.1	0.2	14820.3

TENSIONI

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 1	si	3	Sx	-439.8	0.0	0.0	439.8
6- 2	si	5	Tz	425.3	44.4	0.0	432.2
6- 2	si	9	Ty	-5.2	0.0	-277.2	480.2
5- 1	si	14	Si	-411.6	0.0	-202.4	540.7

PROGR. 150.00

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 1	1354979.5	-115.5	0.0	-33761.6	0.8	10375.1
6- 2	912878.6	-25.0	0.0	-694.1	0.2	11362.0

TENSIONI

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 1	si	1	Sx	-806.6	0.0	0.0	806.6
6- 2	si	5	Tz	-379.1	34.0	0.0	383.7
6- 2	si	9	Ty	-5.2	0.0	-212.5	368.1
5- 1	si	5	Si	-806.3	31.1	0.0	808.1

----- PROGR. 300.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 1	2651879.4	-231.2	0.0	-33761.6	0.8	6916.9
6- 2	2357811.1	-51.6	0.0	-694.1	0.2	7903.8

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 1	si	1	Sx	-1338.4	0.0	0.0	1338.4
6- 2	si	5	Tz	-971.1	23.7	0.0	972.0
6- 2	si	9	Ty	-5.2	0.0	-147.8	256.1

VERIFICA STABILITA' :

Caso 5- 1 | L0 = 300.0 | Lc = 300.0 | Ro = 4.5 | Im = 67.3 |
 Nodo 1 | om = 1.29 | csz = 1.00 | csy = 1.09 |
 Infless. Y | Ncrz = 15459597.3 | Ncry = 614333.6 |
 | Nmax = -33761.6 | Mzeq = 1988909.6 | Myeq = -173.4 |
 Ss = -1143.0

P_IPE550_S001 (1) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 139
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 1	2652095.0	199.8	0.0	-34677.1	0.7	-6916.2
6- 1	2360149.7	-61.7	0.0	-657.1	-0.2	-7903.4

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 1	si	2	Sx	-1345.2	0.0	0.0	1345.2
6- 1	si	5	Tz	-971.8	-23.7	0.0	972.7
6- 1	si	9	Ty	-4.9	0.0	147.8	256.1

----- PROGR. 150.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 1	1355302.9	99.6	0.0	-34677.1	0.7	-10374.4
6- 1	915267.3	-30.1	0.0	-657.1	-0.2	-11361.7

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 1	si	2	Sx	-813.5	0.0	0.0	813.5
6- 1	si	5	Tz	-379.9	-34.0	0.0	384.4
6- 1	si	9	Ty	-4.9	0.0	212.5	368.1
5- 1	si	6	Si	-813.2	31.1	0.0	815.0

----- PROGR. 300.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 1	-460227.6	-0.6	0.0	-34677.1	0.7	-13832.7
6- 1	-1048353.4	1.5	0.0	-657.1	-0.2	-14819.9

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 1	si	4	Sx	-446.5	0.0	0.0	446.5
6- 1	si	5	Tz	424.6	-44.4	0.0	431.5
6- 1	si	9	Ty	-4.9	0.0	277.2	480.2
5- 1	si	13	Si	-418.2	0.0	202.4	545.7

VERIFICA STABILITA' :

Caso 5- 1 | L0 = 300.0 | Lc = 300.0 | Ro = 4.5 | Im = 67.3 |
 Nodo 2 | om = 1.29 | csz = 1.00 | csy = 1.09 |
 Infless. Y | Ncrz = 15459597.3 | Ncry = 614333.6 |
 | Nmax = -34677.1 | Mzeq = 1989071.2 | Myeq = 149.8 |
 Ss = -1151.9

P_IPE550_S001 (1) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 140
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 1	-458984.9	0.0	0.0	-34537.1	0.0	13832.9
6- 2	-1046460.2	-0.5	0.0	-664.9	0.0	14816.9

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 1	si	4	Sx	-444.9	0.0	0.0	444.9
6- 2	si	5	Tz	423.7	44.4	0.0	430.6
6- 2	si	9	Ty	-4.9	0.0	-277.1	480.1
5- 1	si	13	Si	-416.8	0.0	-202.4	544.6

----- PROGR. 150.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 1	1356583.9	5.9	0.0	-34537.1	0.0	10374.7
6- 2	916698.4	-7.6	0.0	-664.9	0.0	11358.6

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 1	si	2	Sx	-812.6	0.0	0.0	812.6
6- 2	si	5	Tz	-380.5	34.0	0.0	385.0
6- 2	si	9	Ty	-4.9	0.0	-212.5	368.0
5- 1	si	6	Si	-812.6	-31.1	0.0	814.4

PROGR. 300.00

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5-1	2653414.2	11.9	0.0	-34537.1	0.0	6916.4
6-2	2361118.6	-14.7	0.0	-664.9	0.0	7900.3

TENSIONI

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5-1	si	2	Sx	-1343.9	0.0	0.0	1343.9
6-2	si	5	Tz	-972.2	23.7	0.0	973.1
6-2	si	9	Ty	-4.9	0.0	-147.8	256.0
5-1	si	6	Si	-1343.9	-20.7	0.0	1344.4

VERIFICA STABILITA'

Caso 5-1 | L0 = 300.0 | Lc = 300.0 | Ro = 4.5 | Im = 67.3 |
 Nodo 2 | om = 1.29 | csz = 1.00 | csy = 1.09 |
 Influss. Y | Ncrz = 15459597.3 | Ncry = 614333.6 |
 | Nmax = -34537.1 | Mz = 1990060.6 | Myeq = 8.9 |
 | Ss = -1150.3

P_IPES50_S001 (1) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 143
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5-1	2653351.5	33.2	0.0	-34387.8	0.1	-6916.6
6-1	2361570.3	-14.5	0.0	-649.2	0.0	-7900.5

TENSIONI

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5-1	si	2	Sx	-1342.9	0.0	0.0	1342.9
6-1	si	5	Tz	-972.3	-23.7	0.0	973.1
6-1	si	9	Ty	-4.8	0.0	147.8	256.0
5-1	si	6	Si	-1342.8	20.7	0.0	1343.2

PROGR. 150.00

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5-1	1356489.8	16.5	0.0	-34387.8	0.1	-10374.9
6-1	917120.7	-7.5	0.0	-649.2	0.0	-11358.8

TENSIONI

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5-1	si	2	Sx	-811.5	0.0	0.0	811.5
6-1	si	5	Tz	-380.5	-34.0	0.0	385.1
6-1	si	9	Ty	-4.8	0.0	212.5	368.0
5-1	si	6	Si	-811.5	31.1	0.0	813.3

PROGR. 300.00

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5-1	-459110.3	-0.2	0.0	-34387.8	0.1	-13833.1
6-1	-1046067.3	-0.5	0.0	-649.2	0.0	-14817.0

TENSIONI

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5-1	si	4	Sx	-443.9	0.0	0.0	443.9
6-1	si	5	Tz	423.7	-44.4	0.0	430.6
6-1	si	9	Ty	-4.8	0.0	277.1	480.1
5-1	si	13	Si	-415.7	0.0	202.4	543.8

VERIFICA STABILITA'

Caso 5-1 | L0 = 300.0 | Lc = 300.0 | Ro = 4.5 | Im = 67.3 |
 Nodo 2 | om = 1.29 | csz = 1.00 | csy = 1.09 |
 Influss. Y | Ncrz = 15459597.3 | Ncry = 614333.6 |
 | Nmax = -34387.8 | Mz = 1990013.6 | Myeq = 24.9 |
 | Ss = -1148.9

P_IPES50_S001 (1) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 144
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5-1	-459053.8	0.1	0.0	-34360.6	0.0	13832.9
6-2	-1047108.9	-0.8	0.0	-668.8	-0.1	14817.8

TENSIONI

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5-1	si	3	Sx	-443.6	0.0	0.0	443.6
6-2	si	6	Tz	424.0	-44.4	0.0	430.9
6-2	si	9	Ty	-5.0	0.0	-277.2	480.1
5-1	si	14	Si	-415.5	0.0	-202.4	543.6

PROGR. 150.00

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5-1	1356512.4	-3.6	0.0	-34360.6	0.0	10374.6
6-2	916195.1	6.9	0.0	-668.8	-0.1	11359.6

TENSIONI

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5-1	si	1	Sx	-811.3	0.0	0.0	811.3
6-2	si	6	Tz	-380.3	-34.0	0.0	384.8

6-2	si	9	Ty	-5.0	0.0	-212.5	368.1
5-1	si	5	Si	-811.3	31.1	0.0	813.1

PROGR. 300.00

SOLLECITAZIONI :								
Caso		MZ		MY	MT	N	TZ	TY
5-1	si	2653340.3		-7.4	0.0	-34360.6	0.0	6916.4
6-2	si	2360760.8		14.6	0.0	-668.8	-0.1	7901.3

TENSIONI :							
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5-1	si	1	Sx	-1342.6	0.0	0.0	1342.6
6-2	si	6	Tz	-972.1	-23.7	0.0	972.9
6-2	si	9	Ty	-5.0	0.0	-147.8	256.0
5-1	si	5	Si	-1342.5	20.7	0.0	1343.0

VERIFICA STABILITA' :

Caso 5-1 | LO = 300.0 | LC = 300.0 | Ro = 4.5 | Im = 67.3 |
 Nodo 1 | om = 1.29 | csz = 1.00 | csy = 1.09 |
 Infless. Y | Ncrz = 15459597.3 | Ncry = 614333.6 |
 | Nmax = -34360.6 | Mzeq = 1990005.2 | Myeq = -5.6 |
 | Ss = -1148.5 |

P_PIPE550_S001 (1) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 147
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :								
Caso		MZ		MY	MT	N	TZ	TY
5-1	si	2653267.6		-12.8	0.0	-34428.2	0.0	-6916.6
6-1	si	2361213.6		14.6	0.0	-645.8	0.1	-7901.5

TENSIONI :							
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5-1	si	1	Sx	-1343.0	0.0	0.0	1343.0
6-1	si	6	Tz	-972.1	23.7	0.0	972.9
6-1	si	9	Ty	-4.8	0.0	147.8	256.0
5-1	si	5	Si	-1343.0	-20.7	0.0	1343.5

PROGR. 150.00

SOLLECITAZIONI :								
Caso		MZ		MY	MT	N	TZ	TY
5-1	si	1356403.5		-6.3	0.0	-34428.2	0.0	-10374.9
6-1	si	916616.2		6.9	0.0	-645.8	0.1	-11359.8

TENSIONI :							
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5-1	si	1	Sx	-811.8	0.0	0.0	811.8
6-1	si	6	Tz	-380.3	34.0	0.0	384.8
6-1	si	9	Ty	-4.8	0.0	212.5	368.1
5-1	si	5	Si	-811.7	-31.1	0.0	813.5

PROGR. 300.00

SOLLECITAZIONI :								
Caso		MZ		MY	MT	N	TZ	TY
5-1	si	-459199.1		0.1	0.0	-34428.2	0.0	-13833.1
6-1	si	-1046719.6		-0.8	0.0	-645.8	0.1	-14818.0

TENSIONI :							
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5-1	si	3	Sx	-444.2	0.0	0.0	444.2
6-1	si	6	Tz	424.0	44.4	0.0	430.9
6-1	si	9	Ty	-4.8	0.0	277.2	480.1
5-1	si	14	Si	-416.0	0.0	202.4	544.1

VERIFICA STABILITA' :

Caso 5-1 | LO = 300.0 | LC = 300.0 | Ro = 4.5 | Im = 67.3 |
 Nodo 1 | om = 1.29 | csz = 1.00 | csy = 1.09 |
 Infless. Y | Ncrz = 15459597.3 | Ncry = 614333.6 |
 | Nmax = -34428.2 | Mzeq = 1989950.7 | Myeq = -9.6 |
 | Ss = -1149.2 |

P_PIPE550_S001 (1) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 148
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :								
Caso		MZ		MY	MT	N	TZ	TY
5-1	si	-460296.8		0.7	0.0	-34773.1	0.6	13833.1
6-2	si	-1050564.5		-2.9	0.0	-673.4	-0.2	14821.5

TENSIONI :							
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5-1	si	3	Sx	-447.2	0.0	0.0	447.2
6-2	si	6	Tz	425.4	-44.4	0.0	432.2
6-2	si	9	Ty	-5.0	0.0	-277.2	480.2
5-1	si	14	Si	-419.0	0.0	-202.4	546.3

PROGR. 150.00

SOLLECITAZIONI :								
Caso		MZ		MY	MT	N	TZ	TY
5-1	si	1355296.3		-95.3	0.0	-34773.1	0.6	10374.8
6-2	si	913290.7		30.5	0.0	-673.4	-0.2	11363.2

TENSIONI :							
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si

5-1	si	1	Sx	-814.2	0.0	0.0	814.2
6-2	si	6	Tz	-379.2	-34.0	0.0	383.7
6-2	si	9	Ty	-5.0	0.0	-212.5	368.2
5-1	si	5	Si	-814.0	31.1	0.0	815.7

SOLLECITAZIONI : PROGR. 300.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5-1	2652150.9	-191.3	0.0	-34773.1	0.6	6916.6
6-2	2358407.6	63.9	0.0	-673.4	-0.2	7905.0

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5-1	si	1	Sx	-1345.9	0.0	0.0	1345.9
6-2	si	6	Tz	-971.2	-23.7	0.0	972.1
6-2	si	9	Ty	-5.0	0.0	-147.9	256.2

VERIFICA STABILITA' :

Caso 5-1 | L0 = 300.0 | Lc = 300.0 | Ro = 4.5 | Im = 67.3 |
 Nodo 1 | om = 1.29 | csz = 1.00 | csy = 1.09 |
 Infless. Y |
 Ncrz = 15459597.3 | Ncry = 614333.6 |
 Nmax = -34773.1 | Mzeq = 1989113.2 | Myeq = -143.4 |
 Ss = -1152.8

P_IPE550_S001 (1) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 151
PROGR. 0.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5-1	2652185.5	-81.2	0.0	-34684.0	-0.3	-6916.5
6-1	2358989.8	50.1	0.0	-684.6	0.2	-7904.8

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5-1	si	1	Sx	-1344.8	0.0	0.0	1344.8
6-1	si	6	Tz	-971.5	23.7	0.0	972.4
6-1	si	9	Ty	-5.1	0.0	147.9	256.1
5-1	si	5	Si	-1344.5	-20.7	0.0	1345.0

SOLLECITAZIONI : PROGR. 150.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5-1	1355348.2	-40.3	0.0	-34684.0	-0.3	-10374.7
6-1	913899.7	23.6	0.0	-684.6	0.2	-11363.1

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5-1	si	1	Sx	-813.4	0.0	0.0	813.4
6-1	si	6	Tz	-379.5	34.0	0.0	384.0
6-1	si	9	Ty	-5.1	0.0	212.5	368.2
5-1	si	5	Si	-813.3	-31.1	0.0	815.0

SOLLECITAZIONI : PROGR. 300.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5-1	-460227.5	0.5	0.0	-34684.0	-0.3	-13833.0
6-1	-1049928.9	-2.9	0.0	-684.6	0.2	-14821.3

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5-1	si	3	Sx	-446.5	0.0	0.0	446.5
6-1	si	6	Tz	425.0	44.4	0.0	431.9
6-1	si	9	Ty	-5.1	0.0	277.2	480.2
5-1	si	14	Si	-418.3	0.0	202.4	545.8

VERIFICA STABILITA' :

Caso 5-1 | L0 = 300.0 | Lc = 300.0 | Ro = 4.5 | Im = 67.3 |
 Nodo 1 | om = 1.29 | csz = 1.00 | csy = 1.09 |
 Infless. Y |
 Ncrz = 15459597.3 | Ncry = 614333.6 |
 Nmax = -34684.0 | Mzeq = 1989139.2 | Myeq = -60.9 |
 Ss = -1151.6

P_IPE550_S001 (1) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 152
PROGR. 0.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5-1	2651879.4	-231.2	0.0	-34625.2	-1.4	6916.9
6-2	2357811.1	-51.6	0.0	-464.5	-0.2	7903.8

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5-1	si	1	Sx	-1344.8	0.0	0.0	1344.8
6-2	si	6	Tz	-969.3	-23.7	0.0	970.1
6-2	si	9	Ty	-3.5	0.0	-147.8	256.1

SOLLECITAZIONI : PROGR. 150.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5-1	3430040.9	-27.7	0.0	-34625.2	-1.4	3458.6
6-2	3284005.3	-26.4	0.0	-464.5	-0.2	4445.5

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
------	----	----	---------	----	----	----	----

5-1	no	1	Sx	-1662.8	0.0	0.0	1662.8
6-2	si	6	Tz	-1348.7	-13.3	0.0	1348.9
6-2	si	9	Ty	-3.5	0.0	-83.2	144.1
5-1	no	5	Si	-1662.7	10.3	0.0	1662.8

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" < Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" < Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" < Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" < Samm. magg.)

SOLLECITAZIONI : PROGR. 300.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5-1	3689464.0	175.8	0.0	-34625.2	-1.4	0.4
6-2	3691461.0	-1.2	0.0	-464.5	-0.2	987.2

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5-1	no	2	Sx Si	-1769.6	0.0	0.0	1769.6
6-2	si	6	Tz	-1515.7	-3.0	0.0	1515.7
6-2	si	9	Ty	-3.5	0.0	-18.5	32.2

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" < Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" < Samm. magg.)

VERIFICA STABILITA' :

Caso 5-1 | L0 = 300.0 | Lc = 300.0 | Ro = 4.5 | Im = 67.3 |
Nodo 1 | om = 1.29 | csz = 1.00 | csy = 1.09 |
Infl. Y | Ncrz = 15459597.3 | Ncry = 614333.6 |
| Nmax = -34625.2 | Mzeq = 3689464.0 | Myeq = -173.4 |
| Ss = -1850.4 |

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
P_IPE550_S001 (1) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 153
PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5-1	3689464.0	175.8	0.0	-34659.6	-0.1	0.4
6-2	3691461.0	-1.2	0.0	-231.6	-0.2	987.2

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5-1	no	2	Sx Si	-1769.9	0.0	0.0	1769.9
6-2	si	6	Tz	-1513.9	-3.0	0.0	1513.9
6-2	si	9	Ty	-1.7	0.0	-18.5	32.0

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" < Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" < Samm. magg.)

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5-1	3430148.7	187.8	0.0	-34659.6	-0.1	-3457.9
6-1	3286293.6	-25.0	0.0	-444.4	0.2	-4445.2

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5-1	no	2	Sx Si	-1663.7	0.0	0.0	1663.7
6-1	si	6	Tz	-1349.5	13.3	0.0	1349.7
6-1	si	9	Ty	-3.3	0.0	83.1	144.1

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" < Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" < Samm. magg.)

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5-1	2652095.0	199.8	0.0	-34659.6	-0.1	-6916.2
6-1	2360149.7	-61.7	0.0	-444.4	0.2	-7903.4

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5-1	si	2	Sx Si	-1345.0	0.0	0.0	1345.0
6-1	si	6	Tz	-970.1	23.7	0.0	970.9
6-1	si	9	Ty	-3.3	0.0	147.8	256.1

VERIFICA STABILITA' :

Caso 5-1 | L0 = 300.0 | Lc = 300.0 | Ro = 4.5 | Im = 67.3 |
Nodo 2 | om = 1.29 | csz = 1.00 | csy = 1.09 |
Infl. Y | Ncrz = 15459597.3 | Ncry = 614333.6 |
| Nmax = -34659.6 | Mzeq = 3689464.0 | Myeq = 199.8 |
| Ss = -1850.8 |

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
P_IPE550_S001 (1) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 154
PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5-1	2653414.2	11.9	0.0	-34305.7	0.0	6916.4
6-2	2361118.6	-14.7	0.0	-457.9	-0.1	7900.3

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5-1	si	2	Sx	-1342.2	0.0	0.0	1342.2

6- 2 si 6 Tz	-970.6	-23.7	0.0	971.5
6- 2 si 9 Ty	-3.4	0.0	-147.8	256.0
5- 1 si 6 Si	-1342.2	-20.7	0.0	1342.6

SOLLECITAZIONI : PROGR. 150.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 1	3431506.1	16.9	0.0	-34305.7	0.0	3458.2
6- 2	3286800.4	-6.7	0.0	-457.9	-0.1	4442.1

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 1	no	2	Sx	-1661.0	0.0	0.0	1661.0
6- 2	si	6	Tz	-1349.8	-13.3	0.0	1350.0
6- 2	si	9	Ty	-3.4	0.0	-83.1	144.0
5- 1	no	6	Si	-1660.9	-10.4	0.0	1661.0

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" < Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" < Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" < Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" < Samm. magg.)

SOLLECITAZIONI : PROGR. 300.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 1	3690859.6	21.9	0.0	-34305.7	0.0	-0.1
6- 1	3694254.4	0.7	0.0	-185.6	0.0	-984.0

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 1	no	2	Sx	-1767.2	0.0	0.0	1767.2
6- 1	si	6	Tz	-1514.7	2.9	0.0	1514.7
6- 1	si	9	Ty	-1.4	0.0	18.4	31.9

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" < Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" < Samm. magg.)

VERIFICA STABILITA' :

Caso 5- 1 | LO = 300.0 | Lc = 300.0 | Ro = 4.5 | Im = 67.3 |
Nodo 2 | om = 1.29 | csz = 1.00 | csy = 1.09 |
Infl. Y |
| Ncrz = 15459597.3 | Ncry = 614333.6 |
| Nmax = -34305.7 | Mzeq = 3690859.6 | Myeq = 21.9 |
| Ss = -1847.2 |

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
P_IPE550_S001 (1) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 155
PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 1	3690859.6	21.9	0.0	-34191.2	0.0	-0.1
6- 1	3694254.4	0.7	0.0	-437.8	0.1	-984.0

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 1	no	2	Sx	-1766.4	0.0	0.0	1766.4
6- 1	si	6	Tz	-1516.6	2.9	0.0	1516.6
6- 1	si	9	Ty	-3.3	0.0	18.4	32.0

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" < Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" < Samm. magg.)

SOLLECITAZIONI : PROGR. 150.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 1	3431474.8	27.5	0.0	-34191.2	0.0	-3458.4
6- 1	3287281.5	-6.9	0.0	-437.8	0.1	-4442.3

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 1	no	2	Sx	-1660.1	0.0	0.0	1660.1
6- 1	si	6	Tz	-1349.9	13.3	0.0	1350.1
6- 1	si	9	Ty	-3.3	0.0	83.1	144.0
5- 1	no	6	Si	-1660.1	10.4	0.0	1660.2

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" < Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" < Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" < Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" < Samm. magg.)

SOLLECITAZIONI : PROGR. 300.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 1	2653351.5	33.2	0.0	-34191.2	0.0	-6916.6
6- 1	2361570.3	-14.5	0.0	-437.8	0.1	-7900.5

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 1	si	2	Sx	-1341.4	0.0	0.0	1341.4
6- 1	si	6	Tz	-970.7	23.7	0.0	971.5
6- 1	si	9	Ty	-3.3	0.0	147.8	256.0
5- 1	si	6	Si	-1341.3	20.7	0.0	1341.8

VERIFICA STABILITA' :

Caso 5- 1 | LO = 300.0 | Lc = 300.0 | Ro = 4.5 | Im = 67.3 |
Nodo 2 | om = 1.29 | csz = 1.00 | csy = 1.09 |
Infl. Y

Ncrz = 15459597.3 | Ncry = 614333.6 |
 Nmax = -34191.2 | Mzeq = 3690859.6 | Myeq = 33.2 |
 Ss = -1846.1

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
 P_IPES50_S001 (1) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 156
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 1	2653340.3	-7.4	0.0	-34129.0	0.2	6916.4
6- 2	2360760.8	14.6	0.0	-458.9	0.0	7901.3

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 1	si	1	Sx	-1340.8	0.0	0.0	1340.8
6- 2	si	5	Tz	-970.5	23.7	0.0	971.3
6- 2	si	9	Ty	-3.4	0.0	-147.8	256.0
5- 1	si	5	Si	-1340.8	20.7	0.0	1341.3

PROGR. 150.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 1	3431429.7	-36.2	0.0	-34129.0	0.2	3458.1
6- 2	3286588.0	7.2	0.0	-458.9	0.0	4443.1

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 1	no	1	Sx	-1659.7	0.0	0.0	1659.7
6- 2	si	5	Tz	-1349.8	13.3	0.0	1349.9
6- 2	si	9	Ty	-3.4	0.0	-83.1	144.0

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" < Siamm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" < Siamm. magg.)
 PROGR. 300.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 1	3690780.7	-65.0	0.0	-34129.0	0.2	-0.1
6- 1	3694193.3	-1.2	0.0	-185.6	0.0	-985.0

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 1	no	1	Sx	-1766.0	0.0	0.0	1766.0
6- 1	si	5	Tz	-1514.7	-3.0	0.0	1514.7
6- 1	si	9	Ty	-1.4	0.0	18.4	31.9

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" < Siamm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" < Siamm. magg.)

VERIFICA STABILITA' :

Caso 5- 1 | L0 = 300.0 | Lc = 300.0 | ro = 4.5 | Im = 67.3 |
 Nodo 1 | om = 1.29 | csz = 1.00 | csy = 1.09 |
 Infless. Y

Ncrz = 15459597.3 | Ncry = 614333.6 |
 Nmax = -34129.0 | Mzeq = 3690780.7 | Myeq = -48.7 |
 Ss = -1845.5

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
 P_IPES50_S001 (1) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 157
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 1	3690780.7	-65.0	0.0	-34178.7	-0.2	-0.1
6- 1	3694193.3	-1.2	0.0	-438.3	-0.1	-985.0

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 1	no	1	Sx	-1766.4	0.0	0.0	1766.4
6- 1	si	5	Tz	-1516.6	-3.0	0.0	1516.6
6- 1	si	9	Ty	-3.3	0.0	18.4	32.1

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" < Siamm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" < Siamm. magg.)
 PROGR. 150.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 1	3431393.4	-38.9	0.0	-34178.7	-0.2	-3458.4
6- 1	3287072.7	6.7	0.0	-438.3	-0.1	-4443.3

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 1	no	1	Sx	-1660.0	0.0	0.0	1660.0
6- 1	si	5	Tz	-1349.8	-13.3	0.0	1350.0
6- 1	si	9	Ty	-3.3	0.0	83.1	144.0

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" < Siamm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" < Siamm. magg.)
 PROGR. 300.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 1	2653267.6	-12.8	0.0	-34178.7	-0.2	-6916.6
6- 1	2361213.6	14.6	0.0	-438.3	-0.1	-7901.5

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 1	si	1	Sx	-1341.2	0.0	0.0	1341.2
6- 1	si	5	Tz	-970.5	-23.7	0.0	971.4
6- 1	si	9	Ty	-3.3	0.0	147.8	256.0

| 5- 1|si| 5| si| -1341.2| -20.7| 0.0| 1341.6|

VERIFICA STABILITA' :

Caso 5- 1 | L0 = 300.0 | Lc = 300.0 | Ro = 4.5 | Im = 67.3 |
 Nodo 1 | om = 1.29 | csz = 1.00 | csy = 1.09 |
 Infless. Y
 Ncrz = 15459597.3 | Ncry = 614333.6 |
 Nmax = -34178.7 | Mzeq = 3690780.7 | Myeq = -50.5 |
 Ss = -1846.0

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
 P_IPE550_S001 (1) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 158
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 1	2652150.9	-191.3	0.0	-34914.2	-0.1	6916.6
6- 2	2358407.6	63.9	0.0	-457.4	0.3	7905.0

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 1	si	1	Sx	-1346.9	0.0	0.0	1346.9
6- 2	si	5	Tz	-969.4	23.7	0.0	970.3
6- 2	si	9	Ty	-3.4	0.0	-147.9	256.1

PROGR. 150.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 1	3430267.2	-176.2	0.0	-34914.2	-0.1	3458.3
6- 2	3284786.0	26.2	0.0	-457.4	0.3	4446.7

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 1	no	1	Sx	-1665.6	0.0	0.0	1665.6
6- 2	si	5	Tz	-1349.0	13.3	0.0	1349.2
6- 2	si	9	Ty	-3.4	0.0	-83.2	144.1

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" < Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" < Samm. magg.)
 PROGR. 300.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 1	3689645.0	-161.2	0.0	-34914.2	-0.1	0.1
6- 2	3692426.0	-11.5	0.0	-457.4	0.3	988.5

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 1	no	1	Sx	-1771.8	0.0	0.0	1771.8
6- 2	si	5	Tz	-1516.0	3.0	0.0	1516.0
6- 2	si	9	Ty	-3.4	0.0	-18.5	32.2

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" < Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" < Samm. magg.)

VERIFICA STABILITA' :

Caso 5- 1 | L0 = 300.0 | Lc = 300.0 | Ro = 4.5 | Im = 67.3 |
 Nodo 1 | om = 1.29 | csz = 1.00 | csy = 1.09 |
 Infless. Y
 Ncrz = 15459597.3 | Ncry = 614333.6 |
 Nmax = -34914.2 | Mzeq = 3689645.0 | Myeq = -191.3 |
 Ss = -1853.3

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
 P_IPE550_S001 (1) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 159
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 1	3689645.0	-161.2	0.0	-34820.5	-0.3	0.1
6- 1	3692954.9	2.3	0.0	-448.0	-0.2	-988.3
6- 2	3692426.0	-11.5	0.0	-222.3	0.1	988.5

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 1	no	1	Sx	-1771.1	0.0	0.0	1771.1
6- 1	si	5	Tz	-1516.1	-3.0	0.0	1516.2
6- 2	si	9	Ty	-1.7	0.0	-18.5	32.1

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" < Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" < Samm. magg.)
 PROGR. 150.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 1	3430284.5	-121.2	0.0	-34820.5	-0.3	-3458.2
6- 1	3285341.5	26.2	0.0	-448.0	-0.2	-4446.6

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 1	no	1	Sx	-1664.7	0.0	0.0	1664.7
6- 1	si	5	Tz	-1349.1	-13.3	0.0	1349.3
6- 1	si	9	Ty	-3.3	0.0	83.2	144.1

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" < Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" < Samm. magg.)
 PROGR. 300.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 1	2652185.5	-81.2	0.0	-34820.5	-0.3	-6916.5
6- 1	2358989.8	50.1	0.0	-448.0	-0.2	-7904.8

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 1	si	1	Sx	-1345.8	0.0	0.0	1345.8
6- 1	si	5	Tz	-969.6	-23.7	0.0	970.5
6- 1	si	9	Ty	-3.3	0.0	147.9	256.1
5- 1	si	5	Si	-1345.6	-20.7	0.0	1346.0

VERIFICA STABILITA' :

Caso 5- 1 | L0 = 300.0 | LC = 300.0 | Ro = 4.5 | Im = 67.3 |
 Nodo 1 | com = 1.29 | csz = 1.00 | csy = 1.09 |
 Influss. Y |
 | Ncrz = 15459597.3 | Ncry = 614333.6 |
 | Nmax = -34820.5 | Mzeq = 3689645.0 | Myeq = -157.5 |
 | Ss = -1852.3 |

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)

VERIFICA ELEMENTI IN ACCIAIO
 lavoro : SCISTF

Unita` di misura : Kgf ; cm ; Kgf/cmq ; Kgf*cm

MATERIALI

Fe360: Mod.El.= 2100000.; Samm= 1600.(1400. per sp>40 mm)

CASI DI CARICO

N	Descrizione	Soll.
1	P.P.+ Perm.	1
2	C.1 +Accid.	1
3	C.2 + Vx	1
4	C.2 + Vy	1
5	C.2 + Dt	2
6	C.2 + Sx	2
7	C.2 + Sy	2

CARATTERISTICHE GEOMETRICHE

P_HEB120_S003 (3) :
 A = 34.0119E+00 Jz=864.4877E+00 Jy=317.5257E+00 Jt= 10.9301E+00

P_HEB120_S003 (3) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 10
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	199.6	-236350.3	0.0	-1345.8	-743.2	0.0
3- 1	-124471.4	742.5	0.0	-1345.8	2.3	551.4

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 2	no	1	Sx	-4507.1	0.0	0.0	4507.1
7- 2	si	5	Tz	-1176.1	-39.4	0.0	1178.1
3- 1	si	9	Ty	-38.8	0.0	-81.1	145.7

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)

ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

PROGR. 159.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	199.6	-118175.2	0.0	-1303.4	-743.2	0.0
3- 1	-49295.8	371.2	0.0	-1303.4	2.3	394.2

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 2	no	1	Sx	-2272.8	0.0	0.0	2272.8
7- 2	si	5	Tz	-607.3	-39.4	0.0	611.1
3- 1	si	9	Ty	-37.9	0.0	-58.0	107.3

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)

ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

PROGR. 318.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 2	1761.2	0.0	0.0	-1260.9	-0.7	-67.2
7- 2	199.6	0.0	0.0	-1260.9	-743.2	0.0
3- 1	899.8	0.0	0.0	-1260.9	2.3	237.1

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6- 2	si	2	Sx	-49.3	0.0	0.0	49.3
7- 2	si	5	Tz	-38.5	-39.4	0.0	78.4
3- 1	si	9	Ty	-37.1	0.0	-34.9	70.9
7- 2	si	6	Si	-38.5	-39.4	0.0	78.4

VERIFICA STABILITA' :

Caso 7- 2 | L0 = 318.0 | LC = 222.6 | Ro = 3.1 | Im = 72.9 |

Nodo 1
 Infless. Y |om = 1.51|csz= 1.01|csy= 1.02|
 |Ncrz = 361599.3|Ncry= 132815.1|
 |Nmax = -1345.8|Mzeq= 199.6|Myeq= -141810.2|
 Ss = -2782.0

ATTENZIONE : tensione ideale "ss" > sigma ammissibile ("ss" > Siamm. magg.)
 P_HEB120_S003 (3) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 11
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	280.4	-236794.8	0.0	-1345.8	-744.6	0.0
3- 1	-124428.4	649.8	0.0	-1345.8	2.0	551.4

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 2	no	1	Sx	Si	-4516.0	0.0	4516.0
7- 2	si	5	Tz	Ty	-1178.8	0.0	1180.8
3- 1	si	9	Ty	Si	-38.9	0.0	-81.1
							145.7

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 PROGR. 159.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	280.4	-118397.4	0.0	-1303.4	-744.6	0.0
3- 1	-49252.8	324.9	0.0	-1303.4	2.0	394.2

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 2	no	1	Sx	Si	-2277.5	0.0	2277.5
7- 2	si	5	Tz	Ty	-608.9	0.0	612.7
3- 1	si	9	Ty	Si	-38.0	0.0	-58.0
							107.3

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 PROGR. 318.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 2	1815.7	0.0	0.0	-1260.9	-0.7	-67.2
7- 2	280.4	0.0	0.0	-1260.9	-744.6	0.0
3- 1	942.8	0.0	0.0	-1260.9	2.0	237.1

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6- 2	si	1	Sx	Si	-49.7	0.0	49.7
7- 2	si	5	Tz	Ty	-39.0	0.0	78.7
3- 1	si	9	Ty	Si	-37.1	0.0	-34.9
7- 2	si	6	Si		-39.0	0.0	78.7

VERIFICA STABILITA' :

Caso 7- 2 |L0 = 318.0|Lc = 222.6|Ro = 3.1 |Im= 72.9|
 Nodo 1 |om = 1.51|csz= 1.01|csy= 1.02|
 Infless. Y |Ncrz = 361599.3|Ncry= 132815.1|
 |Nmax = -1345.8|Mzeq= 280.4|Myeq= -142076.9|
 Ss = -2787.7

ATTENZIONE : tensione ideale "ss" > sigma ammissibile ("ss" > Siamm. magg.)
 P_HEB120_S003 (3) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 12
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	269.0	-236730.7	0.0	-1345.8	-744.4	0.0
3- 1	-124469.1	761.1	0.0	-1345.8	2.4	551.4

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 2	no	1	Sx	Si	-4514.7	0.0	4514.7
7- 2	si	6	Tz	Ty	1095.5	-39.5	1097.7
3- 1	si	9	Ty	Si	-38.8	0.0	-81.1
							145.7

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 PROGR. 159.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	269.0	-118365.4	0.0	-1303.4	-744.4	0.0
3- 1	-49293.5	380.6	0.0	-1303.4	2.4	394.2

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 2	no	1	Sx	Si	-2276.8	0.0	2276.8
7- 2	si	6	Tz	Ty	528.3	-39.5	532.7
3- 1	si	9	Ty	Si	-37.9	0.0	-58.0
							107.3

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 PROGR. 318.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 2	1805.9	0.0	0.0	-1260.9	-0.2	-67.2
7- 2	269.0	0.0	0.0	-1260.9	-744.4	0.0
3- 1	902.1	0.0	0.0	-1260.9	2.4	237.1

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6-2	si	2	Sx	-49.6	0.0	0.0	49.6
7-2	si	6	Tz	-38.9	-39.5	0.0	78.7
3-1	si	9	Ty	-37.1	0.0	-34.9	70.9

VERIFICA STABILITA' :

Caso 7- 2 | L0 = 318.0 | Lc = 222.6 | Ro = 3.1 | Im = 72.9 |
 Nodo 1 | om = 1.51 | csz = 1.01 | csy = 1.02 |
 Infless. Y

| Ncrz = 361599.3 | Ncry = 132815.1 |
 | Nmax = -1345.8 | Mzeq = 269.0 | Myeq = -142038.4 |
 Ss = -2786.9

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
 P_HEB120_S003 (3) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 13
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7-1	280.5	236667.7	0.0	-1345.8	744.2	0.0
3-1	-124500.4	958.3	0.0	-1345.8	3.0	551.4

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7-1	no	2	Sx	-4513.6	0.0	0.0	4513.6
7-1	si	5	Tz	1095.1	39.5	0.0	1097.3
3-1	si	9	Ty	-38.6	0.0	-81.1	145.6

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 PROGR. 159.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7-1	280.5	118333.8	0.0	-1303.4	744.2	0.0
3-1	-49324.8	479.2	0.0	-1303.4	3.0	394.2

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7-1	no	2	Sx	-2276.3	0.0	0.0	2276.3
7-1	si	5	Tz	528.1	39.5	0.0	532.5
3-1	si	9	Ty	-37.8	0.0	-58.0	107.3

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 PROGR. 318.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6-2	1812.6	0.0	0.0	-1260.9	0.6	-67.2
7-1	280.5	0.0	0.0	-1260.9	744.2	0.0
3-1	870.8	0.0	0.0	-1260.9	3.0	237.1

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6-2	si	1	Sx	-49.7	0.0	0.0	49.7
7-1	si	5	Tz	-39.0	39.5	0.0	78.7
3-1	si	9	Ty	-37.1	0.0	-34.9	70.9
7-1	si	6	Si	-39.0	39.5	0.0	78.7

VERIFICA STABILITA' :

Caso 7- 1 | L0 = 318.0 | Lc = 222.6 | Ro = 3.1 | Im = 72.9 |
 Nodo 2 | om = 1.51 | csz = 1.01 | csy = 1.02 |
 Infless. Y

| Ncrz = 361599.3 | Ncry = 132815.1 |
 | Nmax = -1345.8 | Mzeq = 280.5 | Myeq = 142000.6 |
 Ss = -2786.3

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
 P_HEB120_S003 (3) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 14
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7-1	220.5	230917.5	0.0	-1361.3	614.1	0.0
3-1	-157180.8	1197.6	0.0	-1361.3	3.2	608.7

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7-1	no	2	Sx	-4405.0	0.0	0.0	4405.0
7-1	si	5	Tz	1067.5	32.6	0.0	1069.0
3-1	si	9	Ty	-38.8	0.0	-89.5	159.8

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 PROGR. 188.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7-1	220.5	115458.8	0.0	-1311.1	614.1	0.0
3-1	-60213.3	598.8	0.0	-1311.1	3.2	422.9

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7-1	no	2	Sx	-2221.8	0.0	0.0	2221.8
7-1	si	5	Tz	514.4	32.6	0.0	517.5
3-1	si	9	Ty	-37.9	0.0	-62.2	114.2

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

PROGR. 376.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 2	1980.0	0.0	0.0	-1260.9	1.5	-79.8
7- 1	220.5	0.0	0.0	-1260.9	614.1	0.0
3- 1	1831.0	0.0	0.0	-1260.9	3.2	237.1

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6- 2	si	1	Sx	-50.8	0.0	0.0	50.8
7- 1	si	5	Tz	-38.6	32.6	0.0	68.4
3- 1	si	9	Ty	-37.1	0.0	-34.9	70.9
3- 1	si	11	Si	-44.9	0.0	-33.0	72.7

VERIFICA STABILITA' :

Caso 7- 1 | LO = 376.0 | LC = 263.2 | Ro = 3.1 | Im = 86.1 |
 Nodo 2 | om = 1.73 | csz = 1.01 | csy = 1.02 |
 Infless. Y

Ncrz = 258646.2 | Ncry = 95000.6 |
 Nmax = -1361.3 | Mzeq = 220.5 | Myeq = 138550.5 |
 Ss = -2746.5

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > sigma ammissibile ("Ss" > Si amm. magg.)
 P_HEB120_S003 (3) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 15
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 1	-12759.3	180262.6	0.0	-7335.1	213.4	108.1
3- 1	-106580.8	673.3	0.0	-7247.7	0.8	585.4

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 1	no	3	Sx Si	-3710.5	0.0	0.0	3710.5
3- 1	si	5	Tz	529.9	16.6	0.0	530.6
3- 1	si	9	Ty	-212.4	0.0	-86.1	259.5

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 1	7560.2	140143.1	0.0	-7285.0	213.4	108.1
6- 1	-54086.9	-20.5	0.0	-6856.4	-0.2	546.1

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 1	no	2	Sx Si	-2914.8	0.0	0.0	2914.8
6- 1	si	6	Tz	173.9	-15.4	0.0	175.9
6- 1	si	9	Ty	-201.6	0.0	-80.3	244.9

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	27807.9	-100102.4	0.0	-7236.6	-212.7	107.9
6- 1	48587.0	24.4	0.0	-6806.2	-0.2	546.1

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 2	no	1	Sx Si	-2297.3	0.0	0.0	2297.3
6- 1	si	6	Tz	-537.4	-15.4	0.0	538.1
6- 1	si	9	Ty	-200.1	0.0	-80.3	243.7

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

VERIFICA STABILITA' :

Caso 7- 1 | LO = 376.0 | LC = 263.2 | Ro = 3.1 | Im = 86.1 |
 Nodo 2 | om = 1.73 | csz = 1.04 | csy = 1.13 |
 Infless. Y

Ncrz = 258646.2 | Ncry = 95000.6 |
 Nmax = -7335.1 | Mzeq = 11624.1 | Myeq = 148167.0 |
 Ss = -3624.5

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > sigma ammissibile ("Ss" > Si amm. magg.)
 P_HEB120_S003 (3) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 16
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	27859.9	-100113.0	0.0	-5950.9	-343.5	-490.4
7- 1	27936.6	100034.5	0.0	-5949.0	343.3	-491.2
6- 2	7588.5	-103.0	0.0	-6379.5	-0.4	-771.0

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 2	no	1	Sx Si	-2260.1	0.0	0.0	2260.1
7- 1	si	6	Tz	-849.2	32.1	0.0	851.1
6- 2	si	9	Ty	-187.7	0.0	113.4	271.6

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)

ATTENZIONE : tensione ideale "si" > Sigma ammissibile ("si" > Samm. magg.)

 SOLLECITAZIONI : PROGR. 146.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	-43734.2	-49956.5	0.0	-5911.9	-343.5	-490.4
7- 1	-43783.4	49917.6	0.0	-5910.1	343.3	-491.2
6- 2	-104980.1	-50.9	0.0	-6340.5	-0.4	-771.0

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 2	si	4	Sx Si	-1421.3	0.0	0.0	1421.3
7- 1	si	6	Tz	-109.6	32.1	0.0	122.9
6- 2	si	9	Ty	-186.5	0.0	113.4	270.8

 SOLLECITAZIONI : PROGR. 292.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 2	-217548.6	1.1	0.0	-6301.5	-0.4	-771.0
7- 1	-115503.4	-199.3	0.0	-5871.1	343.3	-491.2

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6- 2	no	3	Sx	-1695.2	0.0	0.0	1695.2
7- 1	si	6	Tz	630.0	32.1	0.0	632.4
6- 2	si	9	Ty	-185.3	0.0	113.4	270.0
6- 2	no	8	Si	-1695.2	-21.8	0.0	1695.6

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" < Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" < Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" < Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" < Samm. magg.)

 VERIFICA STABILITA' :

Caso 7- 2 | L0 = 292.0 | Lc = 204.4 | Ro = 3.1 | Im = 66.9 |
 Nodo 4 | om = 1.42 | csz = 1.02 | csy = 1.06 |
 Infless. Y

| Ncrz = 428860.5 | Ncry = 157520.2 |
 | Nmax = -5950.9 | Mzeq = -58053.0 | Myeq = -59987.8 |
 Ss = -1861.2

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
 P_HEB120_S003 (3) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 17

 SOLLECITAZIONI : PROGR. 0.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	26439.0	-94761.6	0.0	-5707.1	-322.8	-468.5
6- 2	-5212.6	-37.1	0.0	-6093.1	-1.5	-685.7

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 2	no	1	Sx Si	-2141.9	0.0	0.0	2141.9
7- 2	si	5	Tz	-806.4	-30.3	0.0	808.1
6- 2	si	9	Ty	-179.2	0.0	100.8	250.2

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

 SOLLECITAZIONI : PROGR. 118.50

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	-29072.3	-56508.2	0.0	-5675.4	-322.8	-468.5
6- 2	-86469.3	144.4	0.0	-6061.4	-1.5	-685.7

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 2	si	4	Sx Si	-1436.4	0.0	0.0	1436.4
7- 2	si	5	Tz	-236.5	-30.3	0.0	242.3
6- 2	si	9	Ty	-178.1	0.0	100.8	249.4

 SOLLECITAZIONI : PROGR. 237.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 2	-167726.0	325.8	0.0	-6029.8	-1.5	-685.7
7- 2	-84583.7	-18254.8	0.0	-5643.8	-322.8	-468.5

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6- 2	si	3	Sx Si	-1347.5	0.0	0.0	1347.5
7- 2	si	5	Tz	333.4	-30.3	0.0	337.6
6- 2	si	9	Ty	-177.0	0.0	100.8	248.6

 VERIFICA STABILITA' :

Caso 7- 2 | L0 = 237.0 | Lc = 165.9 | Ro = 3.1 | Im = 54.3 |
 Nodo 4 | om = 1.26 | csz = 1.01 | csy = 1.04 |
 Infless. Y

| Ncrz = 651006.1 | Ncry = 239114.1 |
 | Nmax = -5707.1 | Mzeq = -40174.6 | Myeq = -64158.9 |
 Ss = -1751.8

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" < Siamm. magg.)
 P_HEB120_S003 (3) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 18

 SOLLECITAZIONI : PROGR. 0.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
------	----	----	----	---	----	----

7-1	-11304.9	176902.5	0.0	-7975.8	183.8	100.0		
6-1	-168203.5	296.8	0.0	-7589.8	1.1	609.0		
TENSIONI								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
7-1	no	3	Sx	Si	-3655.7	0.0	0.0	3655.7
6-1	si	5	Tz		945.7	17.2	0.0	946.2
6-1	si	9	Ty		-222.8	0.0	-89.5	271.5
ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)								
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)								
PROGR. 159.00								

SOLLECITAZIONI								
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY		
7-1	4601.9	147684.0	0.0	-7933.4	183.8	100.0		
6-1	-71377.6	119.7	0.0	-7547.4	1.1	609.0		
TENSIONI								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
7-1	no	2	Sx	Si	-3055.8	0.0	0.0	3055.8
6-1	si	5	Tz		274.1	17.2	0.0	275.7
6-1	si	9	Ty		-221.8	0.0	-89.5	270.6
ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)								
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)								
PROGR. 318.00								

SOLLECITAZIONI								
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY		
7-2	20568.4	-118648.4	0.0	-7888.7	-181.5	100.6		
6-1	25448.3	-57.3	0.0	-7505.0	1.1	609.0		
TENSIONI								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
7-2	no	1	Sx	Si	-2616.7	0.0	0.0	2616.7
6-1	si	5	Tz		-397.6	17.2	0.0	398.7
6-1	si	9	Ty		-220.7	0.0	-89.5	269.8
ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)								
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)								

VERIFICA STABILITA' :

Caso 7-1 | L0 = 318.0 | Lc = 222.6 | Ro = 3.1 | Im = 72.9 |
 Nodo 2 | om = 1.51 | csz = 1.03 | csy = 1.10 |
 Infless. Y | Ncrz = 361599.3 | Ncry = 132815.1 |
 | Nmax = -7975.8 | Mzeq = 8203.5 | Myeq = 153527.7 |
 | Ss = -3600.6

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
 P_HEB120_S003 (3) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 19
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI								
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY		
7-2	20606.2	-118648.4	0.0	-7258.2	-412.5	100.6		
6-1	24696.6	-57.3	0.0	-6874.5	0.8	574.1		
TENSIONI								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
7-2	no	1	Sx	Si	-2598.4	0.0	0.0	2598.4
7-2	si	6	Tz		213.4	-24.7	0.0	217.7
6-1	si	9	Ty		-202.2	0.0	-84.4	249.5
ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)								
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)								
PROGR. 29.00								

SOLLECITAZIONI								
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY		
7-2	23522.6	-106685.3	0.0	-7250.5	-412.5	100.6		
6-1	41346.2	-80.5	0.0	-6866.7	0.8	574.1		
TENSIONI								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
7-2	no	1	Sx	Si	-2392.4	0.0	0.0	2392.4
7-2	si	6	Tz		135.9	-24.7	0.0	142.5
6-1	si	9	Ty		-202.0	0.0	-84.4	249.3
ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)								
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)								
PROGR. 58.00								

SOLLECITAZIONI								
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY		
7-2	26439.0	-94722.3	0.0	-7242.7	-412.5	100.6		
6-1	57995.8	-103.7	0.0	-6859.0	0.8	574.1		
TENSIONI								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
7-2	no	1	Sx	Si	-2186.3	0.0	0.0	2186.3
7-2	si	6	Tz		58.5	-24.7	0.0	72.5
6-1	si	9	Ty		-201.8	0.0	-84.4	249.2
ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)								
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)								

VERIFICA STABILITA' :

Caso 7-2 | L0 = 58.0 | Lc = 40.6 | Ro = 3.1 | Im = 13.3 |
 Nodo 1 | om = 1.00 | csz = 1.00 | csy = 1.00 |

Infless. Y

Ncrz = 10869905.8 | Ncry = 3992508.6 |
Nmax = -7258.2 | Mzeq = 24105.9 | Myeq = -109078.0 |
Ss = -2447.7

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
P_HEB120_S003 (3) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 20
PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 2	-167540.5	325.8	0.0	-4768.9	6.0	-616.1
5- 2	-87482.7	-20943.3	0.0	-4405.3	-384.1	-514.8
3- 1	-54554.7	-10.0	0.0	-4321.3	0.0	-733.1

TENSIONI						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
6- 2	si	3	Sx	Si	-1309.2	0.0
5- 2	si	5	Tz		377.1	-34.9
3- 1	si	9	Ty		-127.1	0.0
						107.8
						225.8

SOLLECITAZIONI						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 2	-184482.6	161.7	0.0	-4761.5	6.0	-616.1
5- 2	-101640.9	-10379.4	0.0	-4398.0	-384.1	-514.8
3- 1	-75088.0	-9.3	0.0	-4314.0	0.0	-760.3

TENSIONI						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
6- 2	si	3	Sx	Si	-1423.5	0.0
5- 2	si	5	Tz		526.3	-34.9
3- 1	si	9	Ty		-126.8	0.0
						111.8
						231.5

SOLLECITAZIONI						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 2	-201424.8	-2.4	0.0	-4754.2	6.0	-616.1
5- 2	-115799.1	184.6	0.0	-4390.7	-384.1	-514.8
3- 1	-96368.5	-8.5	0.0	-4306.6	0.0	-787.4

TENSIONI						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
6- 2	si	4	Sx	Si	-1537.8	0.0
5- 2	si	5	Tz		675.5	-34.9
3- 1	si	9	Ty		-126.6	0.0
6- 2	si	7	Si		-1537.8	17.7
						0.0
						115.8
						237.2
						1538.1

VERIFICA STABILITA' :

Caso 6- 2 | L0 = 55.0 | Lc = 38.5 | Ro = 3.1 | Im = 12.6 |
Nodo 3 | om = 1.00 | csz = 1.00 | csy = 1.00 |
Infless. Y

Ncrz = 12088053.9 | Ncry = 4439933.5 |
Nmax = -4768.9 | Mzeq = -187871.1 | Myeq = 194.5 |
Ss = -1448.6

P_HEB120_S003 (3) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 49
PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 1	-539369.5	-3006.0	0.0	-17710.5	-25.3	886.1

TENSIONI						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
7- 1	no	4	Sx	Si	-4321.0	0.0
7- 1	no	6	Tz		3237.2	-26.3
7- 1	si	9	Ty		-523.8	0.0
						-130.3
						570.3

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Siamm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Siamm. magg.)
ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Siamm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Siamm. magg.)
PROGR. 188.00

SOLLECITAZIONI						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	372378.6	1927.5	0.0	-17663.1	-24.3	-885.3
7- 1	-372775.4	1745.2	0.0	-17660.4	-25.3	886.1

TENSIONI						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
7- 2	no	2	Sx	Si	-3140.2	0.0
7- 1	no	6	Tz		2059.6	-26.3
7- 1	si	9	Ty		-517.5	0.0
						-130.3
						564.5

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Siamm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Siamm. magg.)
ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Siamm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Siamm. magg.)
PROGR. 376.00

SOLLECITAZIONI						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 1	-206181.3	6496.5	0.0	-17610.2	-25.3	886.1

TENSIONI						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
7- 1	no	3	Sx	Si	-2071.5	0.0
7- 1	si	6	Tz		882.0	-26.3
						0.0
						0.0
						883.2

| 7- 1|si| 9| Ty | -511.1| 0.0| -130.3| 558.7|
 ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

VERIFICA STABILITA' :

Caso 7- 2 | L0 = 376.0 | Lc = 263.2 | Ro = 3.1 | Im = 86.1 |
 Nodo 2 | om = 1.73 | csz = 1.11 | csy = 1.39 |
 Infless. Y | Ncrz = 258646.2 | Ncry = 95000.6 |
 | Nmax = -17713.3 | Mzeq = 405666.2 | Myeq = 2840.4 |
 | Ss = -4114.8

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
 P_HEB120_S003 (3) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 50

 SOLLECITAZIONI : PROG. 0.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 1	-206141.0	6496.5	0.0	-14026.9	111.7	705.1
7- 2	205900.2	6491.7	0.0	-14029.6	113.1	-704.3

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 1	no	3	Sx	-1965.9	0.0	0.0	1965.9
7- 2	no	6	Tz	-1872.7	25.9	0.0	1873.3
7- 1	si	9	Ty	-405.8	0.0	-103.7	443.7

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	103070.4	-10018.1	0.0	-13990.7	113.1	-704.3
7- 1	-103189.9	-9812.4	0.0	-13988.0	111.7	705.1

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 2	si	1	Sx	-1316.0	0.0	0.0	1316.0
7- 2	si	6	Tz	-1078.6	25.9	0.0	1079.5
7- 1	si	9	Ty	-421.3	0.0	-103.7	458.0

 SOLLECITAZIONI : PROG. 292.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 2	-2.5	-80349.7	0.0	-13593.9	271.8	0.4
7- 2	240.6	-26527.9	0.0	-13951.7	113.1	-704.3
7- 1	-238.8	-26121.2	0.0	-13949.0	111.7	705.1

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6- 2	no	4	Sx	-1918.0	0.0	0.0	1918.0
7- 2	si	6	Tz	-284.5	25.9	0.0	288.0
7- 1	si	9	Ty	-436.9	0.0	-103.7	472.3

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

VERIFICA STABILITA' :

Caso 7- 2 | L0 = 292.0 | Lc = 204.4 | Ro = 3.1 | Im = 66.9 |
 Nodo 1 | om = 1.42 | csz = 1.05 | csy = 1.15 |
 Infless. Y | Ncrz = 428860.5 | Ncry = 157520.2 |
 | Nmax = -14029.6 | Mzeq = 123636.3 | Myeq = -13320.1 |
 | Ss = -1777.8

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" < Siamm. magg.)
 P_HEB120_S003 (3) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 51

 SOLLECITAZIONI : PROG. 0.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	538989.3	3567.6	0.0	-17718.5	26.7	-885.6
7- 1	-539690.3	2344.3	0.0	-17701.9	23.5	886.7

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 2	no	2	Sx	-4329.2	0.0	0.0	4329.2
7- 2	no	6	Tz	-4279.0	26.4	0.0	4279.2
7- 1	si	9	Ty	-518.1	0.0	-130.4	565.1

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 1	-372998.9	-2077.5	0.0	-17651.7	23.5	886.7
7- 2	372495.9	-1459.1	0.0	-17668.3	26.7	-885.6

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 1	no	4	Sx	-3147.1	0.0	0.0	3147.1

7- 2 no 6	Tz	-3097.8	26.4	0.0	3098.1
7- 1 si 9	Ty	-521.1	0.0	-130.4	567.9

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

PROGR. 376.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 1	-206307.5	-6499.2	0.0	-17601.5	23.5	886.7
7- 2	206002.6	-6485.7	0.0	-17618.1	26.7	-885.6

TENSIONI :

Caso Ve No massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 1 no 4 Sx Si	-2072.2	0.0	0.0	2072.2
7- 2 no 6 Tz	-1916.6	26.4	0.0	1917.2
7- 1 si 9 Ty	-524.2	0.0	-130.4	570.7

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

VERIFICA STABILITA' :

Caso 7- 1 |L0 = 376.0|Lc = 263.2|Ro = 3.1|Im= 86.1|
Nodo 4 |om = 1.73|csz= 1.11|csy= 1.39|
Influss. Y

|Ncrz = 258646.2|Ncry= 95000.6|
|Nmax = -17701.9|Mzeq= -406337.2|Myeq= -2961.8|
|Ss = -4122.4

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
P_HEB120_S003 (3) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 52
PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 1	-206293.1	-6499.2	0.0	-14018.3	-114.7	705.7

TENSIONI :

Caso Ve No massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 1 no 4 Sx Si	-1966.8	0.0	0.0	1966.8
7- 1 si 6 Tz	1050.8	-26.0	0.0	1051.8
7- 1 si 9 Ty	-418.8	0.0	-103.8	455.7

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

PROGR. 146.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 1	-103266.4	10244.9	0.0	-13979.3	-114.7	705.7

TENSIONI :

Caso Ve No massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 1 si 3 Sx Si	-1321.3	0.0	0.0	1321.3
7- 1 si 6 Tz	256.5	-26.0	0.0	260.4
7- 1 si 9 Ty	-400.5	0.0	-103.8	439.0

PROGR. 292.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 1	-2.2	80122.1	0.0	-13595.5	-270.9	0.5
7- 1	-239.8	26989.1	0.0	-13940.3	-114.7	705.7

TENSIONI :

Caso Ve No massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6- 1 no 3 Sx Si	-1913.7	0.0	0.0	1913.7
7- 1 si 6 Tz	-537.8	-26.0	0.0	539.7
7- 1 si 9 Ty	-382.2	0.0	-103.8	422.4

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

VERIFICA STABILITA' :

Caso 7- 1 |L0 = 292.0|Lc = 204.4|Ro = 3.1|Im= 66.9|
Nodo 3 |om = 1.42|csz= 1.05|csy= 1.15|
Influss. Y

|Ncrz = 428860.5|Ncry= 157520.2|
|Nmax = -14018.3|Mzeq= -123871.8|Myeq= 13593.8|
|Ss = -1784.9

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > sigma ammissibile ("Ss" < Siamm. magg.)
P_HEB120_S003 (3) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 53
PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	13826.2	-180006.3	0.0	-7543.1	-211.1	-107.6
4- 1	11388.8	56912.1	0.0	-7552.3	270.9	-100.3
6- 2	167539.6	393.6	0.0	-7170.0	1.3	-602.4

TENSIONI :

Caso Ve No massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 2 no 1 Sx Si	-3719.2	0.0	0.0	3719.2
4- 1 si 6 Tz	-574.4	17.2	0.0	575.2

[6- 2|si| 9| Ty | -210.4| 0.0| 88.6| 260.4|
 ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

 SOLLECITAZIONI : PROGR. 188.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 1	-8439.8	140574.5	0.0	-7510.0	213.9	-93.7
6- 2	54280.4	147.6	0.0	-7119.8	1.3	-602.4

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 1	no	3	Sx	-2935.7	0.0	0.0	2935.7
6- 2	si	6	Tz	-586.8	17.1	0.0	587.5
6- 2	si	9	Ty	-209.2	0.0	88.6	259.4

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

 SOLLECITAZIONI : PROGR. 376.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	-26632.1	-100642.7	0.0	-7442.7	-211.1	-107.6
6- 2	-58978.8	-98.4	0.0	-7069.6	1.3	-602.4

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 2	no	4	Sx	-2305.4	0.0	0.0	2305.4
6- 2	si	6	Tz	202.0	17.1	0.0	204.1
6- 2	si	9	Ty	-208.0	0.0	88.6	258.4

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

VERIFICA STABILITA` :

Caso 7- 1 | L0 = 376.0 | Lc = 263.2 | Ro = 3.1 | Im = 86.1 |
 Nodo 3 | om = 1.73 | csz = 1.05 | csy = 1.14 |
 Infless. Y | Ncrz = 258646.2 | Ncry = 95000.6 |
 | Nmax = -7560.1 | Mzeq = -11964.1 | Myeq = 148615.6 |
 Ss = -3660.9

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
 P_HEB120_S003 (3) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 54

 SOLLECITAZIONI : PROGR. 0.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	-26708.1	-100658.2	0.0	-5680.3	-356.0	463.0
7- 1	-26161.4	100385.3	0.0	-5697.4	354.6	472.8
6- 1	5390.3	-174.7	0.0	-6070.5	-2.5	688.6

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 2	no	4	Sx	-2254.4	0.0	0.0	2254.4
7- 1	si	5	Tz	496.2	32.1	0.0	499.3
6- 1	si	9	Ty	-178.7	0.0	-101.2	250.3

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

 SOLLECITAZIONI : PROGR. 118.50

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 1	29868.9	58365.5	0.0	-5665.8	354.6	472.8
6- 1	86990.0	118.8	0.0	-6038.9	-2.5	688.6

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 1	si	2	Sx	-1476.8	0.0	0.0	1476.8
7- 1	si	5	Tz	-93.6	32.1	0.0	108.9
6- 1	si	9	Ty	-177.4	0.0	-101.2	249.5

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)

 SOLLECITAZIONI : PROGR. 237.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 1	168589.6	412.3	0.0	-6007.2	-2.5	688.6
7- 1	85899.3	16345.6	0.0	-5634.2	354.6	472.8

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6- 1	si	2	Sx	-1354.5	0.0	0.0	1354.5
7- 1	si	5	Tz	-683.3	32.1	0.0	685.6
6- 1	si	9	Ty	-176.2	0.0	-101.2	248.6

VERIFICA STABILITA` :

Caso 7- 1 | L0 = 237.0 | Lc = 165.9 | Ro = 3.1 | Im = 54.3 |
 Nodo 2 | om = 1.26 | csz = 1.01 | csy = 1.04 |
 Infless. Y | Ncrz = 651006.1 | Ncry = 239114.1 |
 | Nmax = -5697.4 | Mzeq = 41075.0 | Myeq = 66769.4 |
 Ss = -1808.9

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
 P_HEB120_S003 (3) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 55

 SOLLECITAZIONI : PROGR. 0.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6-1	168405.6	412.3	0.0	-4765.9	7.5	580.9
5-2	87410.8	-24927.1	0.0	-4405.7	-456.6	514.8

TENSIONI

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6-1	si	2	Sx	-1316.7	0.0	0.0	1316.7
5-2	si	6	Tz	-616.5	-38.7	0.0	620.1
6-1	si	9	Ty	-139.7	0.0	-85.4	203.5

PROGR. 27.50

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6-1	184381.1	205.0	0.0	-4758.5	7.5	580.9
5-2	101566.6	-12369.9	0.0	-4398.3	-456.6	514.8

TENSIONI

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6-1	si	2	Sx	-1423.5	0.0	0.0	1423.5
5-2	si	6	Tz	-774.8	-38.7	0.0	777.7
6-1	si	9	Ty	-139.7	0.0	-85.4	203.5

PROGR. 55.00

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6-1	200356.5	-2.3	0.0	-4751.2	7.5	580.9
5-2	115722.4	187.3	0.0	-4391.0	-456.6	514.8

TENSIONI

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6-1	si	1	Sx	-1530.3	0.0	0.0	1530.3
5-2	si	6	Tz	-933.2	-38.7	0.0	935.6
6-1	si	9	Ty	-139.7	0.0	-85.4	203.5
6-1	si	5	Si	-1530.3	16.8	0.0	1530.6

VERIFICA STABILITA` :

Caso 6-1 | L0 = 55.0 | Lc = 38.5 | Ro = 3.1 | Im = 12.6 |
 Nodo 2 | om = 1.00 | csz = 1.00 | csy = 1.00 |
 Inflex. Y |
 | Ncrz = 12088053.9 | Ncry = 4439933.5 |
 | Nmax = -4765.9 | Mzeq = 187576.1 | Myeq = 246.4 |
 Ss = -1447.4

P_HEB120_S003 (3) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 81
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7-2	-158.6	-230971.3	0.0	-553.8	-614.3	0.0
3-1	-29694.5	-904.8	0.0	-553.8	-2.4	78.0

TENSIONI

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7-2	no	4	Sx	-4381.8	0.0	0.0	4381.8
7-2	si	5	Tz	-1124.5	-32.6	0.0	1125.9
3-1	si	9	Ty	-17.2	0.0	-11.5	26.3

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

PROGR. 188.00

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7-2	-158.6	-115485.6	0.0	-503.6	-614.3	0.0
3-1	-15033.1	-452.4	0.0	-503.6	-2.4	78.0

TENSIONI

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7-2	no	4	Sx	-2198.1	0.0	0.0	2198.1
7-2	si	5	Tz	-568.4	-32.6	0.0	571.1
3-1	si	9	Ty	-15.3	0.0	-11.5	25.1

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

PROGR. 376.00

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6-1	-1812.1	0.0	0.0	-453.4	-0.3	26.0
7-2	-158.6	0.0	0.0	-453.4	-614.3	0.0
3-1	-371.8	0.0	0.0	-453.4	-2.4	78.0
7-1	-196.6	0.0	0.0	-453.4	614.0	0.0

TENSIONI

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6-1	si	4	Sx	-25.9	0.0	0.0	25.9
7-2	si	5	Tz	-12.2	-32.6	0.0	57.7
3-1	si	9	Ty	-13.3	0.0	-11.5	23.9
7-1	si	7	Si	-14.7	32.6	0.0	58.3

VERIFICA STABILITA` :

Caso 7-2 | L0 = 376.0 | Lc = 263.2 | Ro = 3.1 | Im = 86.1 |
 Nodo 4 | om = 1.73 | csz = 1.00 | csy = 1.01 |
 Inflex. Y |
 | Ncrz = 258646.2 | Ncry = 95000.6 |
 | Nmax = -553.8 | Mzeq = -158.6 | Myeq = -138582.8 |
 Ss = -2671.1

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
 P_HEB120_S003 (3) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 82
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	-132.4	-231425.7	0.0	-553.8	-615.5	0.0
3- 1	-29689.0	-1028.4	0.0	-553.8	-2.7	78.0

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 2	no	4	Sx	Si	-4390.2	0.0	4390.2
7- 2	si	5	Tz	-1126.8	-32.6	0.0	1128.3
3- 1	si	9	Ty	-17.3	0.0	-11.5	26.4

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Siamm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Siamm. magg.)
 PROGR. 188.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	-132.4	-115712.9	0.0	-503.6	-615.5	0.0
3- 1	-15027.6	-514.2	0.0	-503.6	-2.7	78.0

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 2	no	4	Sx	Si	-2202.2	0.0	2202.2
7- 2	si	5	Tz	-569.6	-32.6	0.0	572.4
3- 1	si	9	Ty	-15.3	0.0	-11.5	25.1

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Siamm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Siamm. magg.)
 PROGR. 376.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 1	-1776.3	0.0	0.0	-453.4	-0.5	26.0
7- 2	-132.4	0.0	0.0	-453.4	-615.5	0.0
3- 1	-366.2	0.0	0.0	-453.4	-2.7	78.0

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6- 1	si	4	Sx	Si	-25.7	0.0	25.7
7- 2	si	5	Tz	-12.4	-32.6	0.0	57.9
3- 1	si	9	Ty	-13.3	0.0	-11.5	23.9
7- 2	si	8	Si	-14.2	-32.6	0.0	58.3

VERIFICA STABILITA' :

Caso 7- 2 |L0 = 376.0|Lc = 263.2|Ro = 3.1|Im= 86.1|
 Nodo 4 |om = 1.73|cs2= 1.00|csy= 1.01|
 Influss. y
 Ncrz = 258646.2|Ncry= 95000.6|
 Nmax = -553.8|Mzeq= -132.4|Myeq= -138855.4|
 Ss = -2676.1

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
 P_HEB120_S003 (3) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 83
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	-132.9	-231384.7	0.0	-553.8	-615.4	0.0
3- 1	-29719.2	-928.2	0.0	-553.8	-2.5	78.0

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 2	no	4	Sx	Si	-4389.5	0.0	4389.5
7- 2	si	5	Tz	-1126.6	-32.6	0.0	1128.1
3- 1	si	9	Ty	-17.2	0.0	-11.5	26.3

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Siamm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Siamm. magg.)
 PROGR. 188.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	-132.9	-115692.3	0.0	-503.6	-615.4	0.0
3- 1	-15057.8	-464.1	0.0	-503.6	-2.5	78.0

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 2	no	4	Sx	Si	-2201.9	0.0	2201.9
7- 2	si	5	Tz	-569.5	-32.6	0.0	572.3
3- 1	si	9	Ty	-15.3	0.0	-11.5	25.1

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Siamm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Siamm. magg.)
 PROGR. 376.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 1	-1766.6	0.0	0.0	-453.4	-0.1	26.0
7- 2	-132.9	0.0	0.0	-453.4	-615.4	0.0
3- 1	-396.4	0.0	0.0	-453.4	-2.5	78.0

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6- 1	si	4	Sx	Si	-25.6	0.0	25.6
7- 2	si	5	Tz	-12.4	-32.6	0.0	57.9
3- 1	si	9	Ty	-13.3	0.0	-11.5	23.9
7- 2	si	8	Si	-14.3	-32.6	0.0	58.3

VERIFICA STABILITA' :

Caso 7- 2 | L0 = 376.0 | Lc = 263.2 | Ro = 3.1 | Im = 86.1 |
 Nodo 4 | om = 1.73 | csz = 1.00 | csy = 1.01 |
 Infless. Y

Ncrz = 258646.2 | Ncry = 95000.6 |
 Nmax = -553.8 | Mzeq = -132.9 | Myeq = -138830.8 |
 Ss = -2675.6

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
 P_HEB120_S003 (3) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 84
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 1	-132.5	231312.8	0.0	-553.8	615.2	0.0
3- 1	-29762.6	-749.4	0.0	-553.8	-2.0	78.0

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 1	no	3	Sx	-4388.1	0.0	0.0	4388.1
7- 1	si	6	Tz	-1126.3	32.6	0.0	1127.7
3- 1	si	9	Ty	-17.0	0.0	-11.5	26.2

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 PROGR. 188.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 1	-132.5	115656.4	0.0	-503.6	615.2	0.0
3- 1	-15101.2	-374.7	0.0	-503.6	-2.0	78.0

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 1	no	3	Sx	-2201.2	0.0	0.0	2201.2
7- 1	si	6	Tz	-569.4	32.6	0.0	572.2
3- 1	si	9	Ty	-15.2	0.0	-11.5	25.0

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 PROGR. 376.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 1	-1773.0	0.0	0.0	-453.4	0.4	26.0
7- 1	-132.5	0.0	0.0	-453.4	615.2	0.0
3- 1	-439.8	0.0	0.0	-453.4	-2.0	78.0

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6- 1	si	3	Sx	-25.6	0.0	0.0	25.6
7- 1	si	6	Tz	-12.4	32.6	0.0	57.8
3- 1	si	9	Ty	-13.3	0.0	-11.5	23.9
7- 1	si	7	Si	-14.3	32.6	0.0	58.3

VERIFICA STABILITA' :

Caso 7- 1 | L0 = 376.0 | Lc = 263.2 | Ro = 3.1 | Im = 86.1 |
 Nodo 3 | om = 1.73 | csz = 1.00 | csy = 1.01 |
 Infless. Y

Ncrz = 258646.2 | Ncry = 95000.6 |
 Nmax = -553.8 | Mzeq = -132.5 | Myeq = 138787.7 |
 Ss = -2674.8

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
 P_HEB120_S003 (3) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 85
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 1	-159.7	231144.2	0.0	-553.8	614.7	0.0
3- 1	-29839.8	-581.4	0.0	-553.8	-1.5	78.0

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 1	no	3	Sx	-4385.1	0.0	0.0	4385.1
7- 1	si	5	Tz	1095.0	32.6	0.0	1096.4
3- 1	si	9	Ty	-16.9	0.0	-11.5	26.1

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 PROGR. 188.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 1	-159.7	115572.1	0.0	-503.6	614.7	0.0
3- 1	-15178.4	-290.7	0.0	-503.6	-1.5	78.0

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 1	no	3	Sx	-2199.8	0.0	0.0	2199.8
7- 1	si	5	Tz	541.4	32.6	0.0	544.3
3- 1	si	9	Ty	-15.1	0.0	-11.5	25.0

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 PROGR. 376.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6-1	-1812.1	0.0	0.0	-453.4	0.9	26.0
7-1	-159.7	0.0	0.0	-453.4	614.7	0.0
3-1	-517.0	0.0	0.0	-453.4	-1.5	78.0

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6-1	si	4	Sx	-25.9	0.0	0.0	25.9
7-1	si	5	Tz	-12.2	32.6	0.0	57.8
3-1	si	9	Ty	-13.3	0.0	-11.5	23.9
7-1	si	7	Si	-14.4	32.6	0.0	58.3

VERIFICA STABILITA' :

Caso 7-1 | LO = 376.0 | LC = 263.2 | Ro = 3.1 | Im = 86.1
 Nodo 3 | om = 1.73 | csz = 1.00 | csy = 1.01
 Infless. Y | Ncrz = 258646.2 | Ncry = 95000.6
 | Nmax = -553.8 | Mzeq = -159.7 | Myeq = 138686.5
 | Ss = -2673.1

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
 P_HEB120_S003 (3) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 86
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7-1	15191.8	180339.1	0.0	-6590.1	212.3	-115.1
6-2	156584.3	-112.9	0.0	-6176.6	-0.1	-543.8

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7-1	no	2	Sx	-3706.9	0.0	0.0	3706.9
6-2	si	5	Tz	-1268.9	-15.3	0.0	1269.2
6-2	si	9	Ty	-181.7	0.0	80.0	228.5

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Siamm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Siamm. magg.)
 PROGR. 188.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7-2	-8468.1	-140479.6	0.0	-6556.7	-212.5	-101.4
6-2	54349.3	-90.7	0.0	-6126.5	-0.1	-543.8

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7-2	no	4	Sx	-2906.1	0.0	0.0	2906.1
6-2	si	5	Tz	-557.8	-15.3	0.0	558.4
6-2	si	9	Ty	-180.2	0.0	80.0	227.3

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Siamm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Siamm. magg.)
 PROGR. 376.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7-1	-28096.0	100532.7	0.0	-6489.7	212.3	-115.1
6-2	-47885.8	-68.5	0.0	-6076.3	-0.1	-543.8

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7-1	no	3	Sx	-2285.5	0.0	0.0	2285.5
6-2	si	5	Tz	153.4	-15.3	0.0	155.7
6-2	si	9	Ty	-178.7	0.0	80.0	226.1

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Siamm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Siamm. magg.)

VERIFICA STABILITA' :

Caso 7-2 | LO = 376.0 | LC = 263.2 | Ro = 3.1 | Im = 86.1
 Nodo 4 | om = 1.73 | csz = 1.04 | csy = 1.12
 Infless. Y | Ncrz = 258646.2 | Ncry = 95000.6
 | Nmax = -6606.9 | Mzeq = -12280.4 | Myeq = -148468.6
 | Ss = -3557.5

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
 P_HEB120_S003 (3) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 87
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7-1	-28174.5	100551.0	0.0	-5923.0	355.5	486.0
7-2	-27632.3	-100553.3	0.0	-5939.8	-355.6	495.7
6-1	-8639.1	67.1	0.0	-6353.2	1.7	787.0

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7-1	no	3	Sx	-2269.7	0.0	0.0	2269.7
7-2	si	6	Tz	500.1	-32.8	0.0	503.3
6-1	si	9	Ty	-186.7	0.0	-115.7	273.9

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Siamm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Siamm. magg.)
 PROGR. 118.50

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
------	----	----	----	---	----	----

7- 2	31113.5	-58412.2	0.0	-5908.2	-355.6	495.7
6- 1	84625.8	-136.3	0.0	-6321.6	1.7	787.0

TENSIONI								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
7- 2	si	1	Sx	Si	-1493.4	0.0	0.0	1493.4
7- 2	si	6	Tz		-109.1	-32.8	0.0	123.1
6- 1	si	9	Ty		-186.0	0.0	-115.7	273.4
PROGR.							237.00	

SOLLECITAZIONI						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 1	177890.7	-339.7	0.0	-6290.0	1.7	787.0
7- 2	89859.2	-16271.0	0.0	-5876.6	-355.6	495.7

TENSIONI								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
6- 1	si	1	Sx	Si	-1426.0	0.0	0.0	1426.0
7- 2	si	6	Tz		-718.3	-32.8	0.0	720.6
6- 1	si	9	Ty		-185.3	0.0	-115.7	273.0

VERIFICA STABILITA` :

Caso 7- 2 | L0 = 237.0 | Lc = 165.9 | Ro = 3.1 | Im = 54.3 |
 Nodo 1 | om = 1.26 | csz = 1.01 | csy = 1.04 |
 Infless. Y

| Ncrz = 651006.1 | Ncry = 239114.1 |
 | Nmax = -5939.8 | Mzeq = 42862.6 | Myeq = -66840.4 |
 | Ss = -1834.1

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
 P_HEB120_S003 (3) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 88
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 1	177692.4	-339.7	0.0	-5048.6	-6.2	679.4
5- 2	91390.8	25300.5	0.0	-4648.3	463.4	538.1

TENSIONI								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
6- 1	si	1	Sx	Si	-1388.1	0.0	0.0	1388.1
5- 2	si	5	Tz		-649.5	39.8	0.0	653.1
6- 1	si	9	Ty		-148.8	0.0	-99.9	228.2

SOLLECITAZIONI						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 1	196375.0	-168.7	0.0	-5041.3	-6.2	679.4
5- 2	106187.8	12556.0	0.0	-4640.9	463.4	538.1

TENSIONI								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
6- 1	si	1	Sx	Si	-1514.4	0.0	0.0	1514.4
5- 2	si	5	Tz		-813.1	39.8	0.0	816.1
6- 1	si	9	Ty		-148.4	0.0	-99.9	227.9

SOLLECITAZIONI						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 1	215057.5	2.3	0.0	-5033.9	-6.2	679.4
5- 2	120984.7	-188.5	0.0	-4633.6	463.4	538.1

TENSIONI								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
6- 1	no	2	Sx		-1640.7	0.0	0.0	1640.7
5- 2	si	5	Tz		-976.8	39.8	0.0	979.3
6- 1	si	9	Ty		-148.0	0.0	-99.9	227.7
6- 1	no	6	Si		-1640.6	-19.5	0.0	1641.0

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" < Siamm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" < Siamm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" < Siamm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" < Siamm. magg.)

VERIFICA STABILITA` :

Caso 6- 1 | L0 = 55.0 | Lc = 38.5 | Ro = 3.1 | Im = 12.6 |
 Nodo 1 | om = 1.00 | csz = 1.00 | csy = 1.00 |
 Infless. Y

| Ncrz = 12088053.9 | Ncry = 4439933.5 |
 | Nmax = -5048.6 | Mzeq = 200111.5 | Myeq = -202.9 |
 | Ss = -1542.0

P_HEB120_S003 (3) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 114
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	523389.7	-3313.6	0.0	-15719.9	-27.0	-802.4
7- 1	-523426.1	-2927.8	0.0	-15722.2	-25.9	802.5

TENSIONI								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
7- 2	no	1	Sx	Si	-4157.4	0.0	0.0	4157.4
7- 2	no	5	Tz		-4110.7	-24.1	0.0	4110.9
7- 1	si	9	Ty		-465.3	0.0	-118.0	508.2

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Siamm. magg.)

ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

SOLLECITAZIONI : PROGR. 188.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 1	-372564.3	1947.8	0.0	-15672.0	-25.9	802.5
7- 2	372538.4	1755.2	0.0	-15669.8	-27.0	-802.4

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 1	no	3	Sx Si	-3083.4	0.0	0.0	3083.4
7- 2	no	5	Tz	-3037.9	-24.1	0.0	3038.2
7- 1	si	9	Ty	-458.8	0.0	-118.0	502.2

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

SOLLECITAZIONI : PROGR. 376.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 1	-221702.5	6823.5	0.0	-15621.9	-25.9	802.5
7- 2	221687.1	6823.9	0.0	-15619.6	-27.0	-802.4

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 1	no	3	Sx Si	-2127.0	0.0	0.0	2127.0
7- 2	no	5	Tz	-1965.1	-24.1	0.0	1965.5
7- 1	si	9	Ty	-452.3	0.0	-118.0	496.3

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

VERIFICA STABILITA` :

Caso 7- 1 | L0 = 376.0 | Lc = 263.2 | Ro = 3.1 | lm = 86.1 |
 Nodo 3 | om = 1.73 | csz = 1.10 | csy = 1.33 |
 Infless. Y

| Ncrz = 258646.2 | Ncry = 95000.6 |
 | Nmax = -15722.2 | Mzeq = -402736.7 | Myeq = 2923.0 |
 | Ss = -3950.1

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
 P_HEB120_S003 (3) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 115

SOLLECITAZIONI : PROGR. 0.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 1	-221690.5	6823.5	0.0	-14828.4	118.0	758.5

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 1	no	3	Sx Si	-2103.6	0.0	0.0	2103.6
7- 1	si	5	Tz	1135.4	27.7	0.0	1136.5
7- 1	si	9	Ty	-429.0	0.0	-111.5	470.5

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

SOLLECITAZIONI : PROGR. 146.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 1	-110945.6	-10411.8	0.0	-14789.5	118.0	758.5

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 1	si	4	Sx Si	-1401.6	0.0	0.0	1401.6
7- 1	si	5	Tz	285.2	27.7	0.0	289.2
7- 1	si	9	Ty	-445.5	0.0	-111.5	485.6

SOLLECITAZIONI : PROGR. 292.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 2	2.1	-87163.0	0.0	-14350.3	314.3	0.2
7- 1	-200.6	-27647.1	0.0	-14750.5	118.0	758.5

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6- 2	no	1	Sx Si	-2069.0	0.0	0.0	2069.0
7- 1	si	5	Tz	-565.1	27.7	0.0	567.1
7- 1	si	9	Ty	-462.0	0.0	-111.5	500.7

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

VERIFICA STABILITA` :

Caso 7- 1 | L0 = 292.0 | Lc = 204.4 | Ro = 3.1 | lm = 66.9 |
 Nodo 4 | om = 1.42 | csz = 1.05 | csy = 1.16 |
 Infless. Y

| Ncrz = 428860.5 | Ncry = 157520.2 |
 | Nmax = -14828.4 | Mzeq = -133094.6 | Myeq = -13858.9 |
 | Ss = -1897.4

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)

P_HEB120_S003 (3) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 116
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 1	-523585.8	3850.6	0.0	-15726.1	28.3	802.7
7- 2	523666.5	2638.8	0.0	-15709.7	25.1	-802.8

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
7- 1	no	3	Sx	Si	-4169.1	0.0	0.0	4169.1
7- 1	no	5	Tz		3190.1	24.1	0.0	3190.4
7- 2	si	9	Ty		-459.2	0.0	118.0	502.6

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

PROGR. 188.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	372734.0	-2086.7	0.0	-15659.5	25.1	-802.8
7- 1	-372676.1	-1471.5	0.0	-15675.9	28.3	802.7

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
7- 2	no	1	Sx	Si	-3086.8	0.0	0.0	3086.8
7- 1	no	5	Tz		2118.6	24.1	0.0	2119.0
7- 2	si	9	Ty		-462.5	0.0	118.0	505.7

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

PROGR. 376.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	221801.5	-6812.2	0.0	-15609.3	25.1	-802.8
7- 1	-221766.5	-6793.5	0.0	-15625.7	28.3	802.7

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
7- 2	no	1	Sx	Si	-2127.1	0.0	0.0	2127.1
7- 1	si	5	Tz		1047.1	24.1	0.0	1048.0
7- 2	si	9	Ty		-465.9	0.0	118.0	508.8

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

VERIFICA STABILITA' :

Caso 7- 2 | L0 = 376.0 | Lc = 263.2 | Ro = 3.1 | Im = 86.1
 Nodo 1 | om = 1.73 | csz = 1.10 | csy = 1.33
 Infless. Y
 Ncrz = 258646.2 | Ncry = 95000.6
 Nmax = -15709.7 | Mzeq = 402920.5 | Myeq = -3031.8
 Ss = -3953.4

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
 P_HEB120_S003 (3) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 117
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	221784.3	-6812.2	0.0	-14815.9	-119.5	-758.9

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
7- 2	no	1	Sx	Si	-2103.6	0.0	0.0	2103.6
7- 2	no	5	Tz		-2007.6	-27.7	0.0	2008.2
7- 2	si	9	Ty		-442.6	0.0	111.6	482.9

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

PROGR. 146.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	110984.4	10634.0	0.0	-14776.9	-119.5	-758.9

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
7- 2	si	2	Sx	Si	-1405.7	0.0	0.0	1405.7
7- 2	si	5	Tz		-1153.7	-27.7	0.0	1154.7
7- 2	si	9	Ty		-423.6	0.0	111.6	465.6

PROGR. 292.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 1	3.1	86819.8	0.0	-14354.8	-312.9	0.1
7- 2	184.5	28080.3	0.0	-14737.9	-119.5	-758.9

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
6- 1	no	2	Sx	Si	-2062.6	0.0	0.0	2062.6
7- 2	si	5	Tz		-299.7	-27.7	0.0	303.6
7- 2	si	9	Ty		-404.6	0.0	111.6	448.4

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

VERIFICA STABILITA' :

Caso 7- 2 | L0 = 292.0 | Lc = 204.4 | Ro = 3.1 | Im = 66.9 |
 Nodo 2 | om = 1.42 | csz = 1.05 | csy = 1.16 |
 Infless. Y | Ncrz = 428860.5 | Ncry = 157520.2 |
 | Nmax = -14815.9 | Mzeq = 133144.4 | Myeq = 14123.3 |
 Ss = -1903.0

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > sigma ammissibile ("ss" > Siamm. magg.)

VERIFICA ELEMENTI IN ACCIAIO
 lavoro : SCISTF

Unita' di misura : Kgf ; cm ; Kgf/cmq ; Kgf*cm

MATERIALI
 Fe360: Mod.El.= 2100000.; Samm= 1600.(1400. per sp>40 mm)

CASI DI CARICO

N	Descrizione	Soll.
1	P.P.+ Perm.	1
2	C.1 +Accid.	1
3	C.2 + Vx	1
4	C.2 + Vy	1
5	C.2 + Dt	2
6	C.2 + Sx	2
7	C.2 + Sy	2

CARATTERISTICHE GEOMETRICHE

P_HEB140_S004 (4) :
 A = 42.9619E+00 Jz= 1.5094E+03 Jy=549.6706E+00 Jt= 16.5832E+00

P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 21
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
4- 1	0.0	0.0	0.0	-504.4	0.0	630.5
3- 1	0.0	0.0	0.0	0.5	-118.6	630.5
1- 1	0.0	0.0	0.0	2.1	0.0	630.5

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
4- 1	si	1	Sx	-11.7	0.0	0.0	11.7
3- 1	si	6	Tz	0.0	-19.6	0.0	33.9
1- 1	si	9	Ty	0.0	0.0	-73.2	126.8
4- 1	si	9	Si	-11.7	0.0	-73.2	127.4

PROGR. 120.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
3- 1	37828.4	7114.3	0.0	0.5	0.0	0.0
6- 1	37828.4	0.0	0.0	0.3	0.0	0.0

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
3- 1	si	4	Sx	266.0	0.0	0.0	266.0
6- 1	si	5	Tz	-175.4	0.0	0.0	175.4

PROGR. 240.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
4- 1	0.0	0.0	0.0	-504.4	0.0	-630.5
3- 1	0.0	0.0	0.0	0.5	118.6	-630.5
1- 1	0.0	0.0	0.0	2.1	0.0	-630.5

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
4- 1	si	2	Sx	-11.7	0.0	0.0	11.7
3- 1	si	6	Tz	0.0	19.6	0.0	33.9
1- 1	si	9	Ty	0.0	0.0	73.2	126.8
4- 1	si	9	Si	-11.7	0.0	73.2	127.4

VERIFICA STABILITA' :

Caso 4- 1 | L0 = 240.0 | Lc = 240.0 | Ro = 3.6 | Im = 67.1 |
 Nodo 2 | om = 1.42 | csz = 1.00 | csy = 1.00 |
 Infless. Y | Ncrz = 543125.2 | Ncry = 197787.6 |
 | Nmax = -504.4 | Mzeq = 32784.6 | Myeq = 0.0 |
 Ss = -168.9

P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 22
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 1	0.0	0.0	0.0	412.2	0.0	630.5
3- 1	0.0	0.0	0.0	2.9	-118.6	630.5

1-1	0.0	0.0	0.0	2.1	0.0	630.5
TENSIONI						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
7-1	si	1	Sx	9.6	0.0	0.0
3-1	si	6	Tz	0.1	-19.6	0.0
1-1	si	9	Ty	0.0	0.0	-73.2
7-1	si	9	Si	9.6	0.0	-73.2
						9.6
						33.9
						126.8
						127.2

PROGR. 120.00

SOLLECITAZIONI						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
3-1	37828.4	7114.3	0.0	2.9	0.0	0.0
6-2	37828.4	0.0	0.0	2.0	0.0	0.0

TENSIONI						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
3-1	si	4	Sx	266.1	0.0	0.0
6-2	si	5	Tz	-175.4	0.0	0.0
						266.1
						175.4

PROGR. 240.00

SOLLECITAZIONI						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7-1	0.0	0.0	0.0	412.2	0.0	-630.5
3-1	0.0	0.0	0.0	2.9	118.6	-630.5
1-1	0.0	0.0	0.0	2.1	0.0	-630.5

TENSIONI						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
7-1	si	1	Sx	9.6	0.0	0.0
3-1	si	6	Tz	0.1	19.6	0.0
1-1	si	9	Ty	0.0	0.0	73.2
7-1	si	9	Si	9.6	0.0	73.2
						9.6
						33.9
						126.8
						127.2

VERIFICA STABILITA` :

Caso 7-2 | L0 = 240.0 | Lc = 240.0 | Ro = 3.6 | Im = 67.1 |
 Nodo 2 | om = 1.42 | csz = 1.00 | csy = 1.00 |
 Infless. Y |
 Ncrz = 543125.2 | Ncry = 197787.6 |
 Nmax = -410.2 | Mzeq = 32784.6 | Myeq = 0.0 |
 Ss = -165.8

P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 23
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
4-1	0.0	0.0	0.0	-387.3	0.0	630.5
3-1	0.0	0.0	0.0	-7.3	-118.6	630.5
1-1	0.0	0.0	0.0	-1.8	0.0	630.5

TENSIONI						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
4-1	si	1	Sx	-9.0	0.0	0.0
3-1	si	6	Tz	-0.2	-19.6	0.0
1-1	si	9	Ty	0.0	0.0	-73.2
4-1	si	9	Si	-9.0	0.0	-73.2
						9.0
						33.9
						126.8
						127.2

PROGR. 120.00

SOLLECITAZIONI						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
3-1	37828.4	7114.3	0.0	-7.3	0.0	0.0
6-2	37828.4	0.0	0.0	-0.5	0.0	0.0

TENSIONI						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
3-1	si	2	Sx	-266.2	0.0	0.0
6-2	si	5	Tz	-175.4	0.0	0.0
						266.2
						175.4

PROGR. 240.00

SOLLECITAZIONI						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
4-1	0.0	0.0	0.0	-387.3	0.0	-630.5
3-1	0.0	0.0	0.0	-7.3	118.6	-630.5
1-1	0.0	0.0	0.0	-1.8	0.0	-630.5

TENSIONI						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
4-1	si	1	Sx	-9.0	0.0	0.0
3-1	si	6	Tz	-0.2	19.6	0.0
1-1	si	9	Ty	0.0	0.0	73.2
4-1	si	9	Si	-9.0	0.0	73.2
						9.0
						33.9
						126.8
						127.2

VERIFICA STABILITA` :

Caso 3-1 | L0 = 240.0 | Lc = 240.0 | Ro = 3.6 | Im = 67.1 |
 Nodo 2 | om = 1.42 | csz = 1.00 | csy = 1.00 |
 Infless. Y |
 Ncrz = 543125.2 | Ncry = 197787.6 |
 Nmax = -7.3 | Mzeq = 32784.6 | Myeq = 6165.7 |
 Ss = -230.8

P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 24
 PROGR. 0.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
------	----	----	----	---	----	----

7- 2		0.0	0.0	0.0	-400.8	0.0	630.5
3- 1		0.0	0.0	0.0	-5.3	-118.6	630.5
1- 1		0.0	0.0	0.0	-2.4	0.0	630.5
TENSIONI :							
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 2	si	1	Sx	-9.3	0.0	0.0	9.3
3- 1	si	6	Tz	-0.1	-19.6	0.0	33.9
1- 1	si	9	Ty	-0.1	0.0	-73.2	126.8
7- 2	si	9	Si	-9.3	0.0	-73.2	127.2

SOLLECITAZIONI : PROGR. 120.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
3- 1	37828.4	7114.3	0.0	-5.3	0.0	0.0
6- 2	37828.4	0.0	0.0	-1.3	0.0	0.0

TENSIONI :							
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
3- 1	si	2	Sx	-266.2	0.0	0.0	266.2
6- 2	si	5	Tz	-175.5	0.0	0.0	175.5

SOLLECITAZIONI : PROGR. 240.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	0.0	0.0	0.0	-400.8	0.0	-630.5
3- 1	0.0	0.0	0.0	-5.3	118.6	-630.5
1- 1	0.0	0.0	0.0	-2.4	0.0	-630.5

TENSIONI :							
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 2	si	2	Sx	-9.3	0.0	0.0	9.3
3- 1	si	6	Tz	-0.1	19.6	0.0	33.9
1- 1	si	9	Ty	-0.1	0.0	73.2	126.8
7- 2	si	9	Si	-9.3	0.0	73.2	127.2

VERIFICA STABILITA' :

Caso 3- 1 | L0 = 240.0 | Lc = 240.0 | Ro = 3.6 | Im = 67.1 |
 Nodo 2 | om = 1.42 | csz = 1.00 | csy = 1.00 |
 Infless. Y

Ncrz = 543125.2 | Ncry = 197787.6 |
 Nmax = -5.3 | Mzeq = 32784.6 | Myeq = 6165.7 |
 Ss = -230.7

P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 25
PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :							
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
7- 1	0.0	0.0	0.0	-302.2	0.0	630.5	
3- 1	0.0	0.0	0.0	-12.4	-118.6	630.5	
1- 1	0.0	0.0	0.0	-5.9	0.0	630.5	

TENSIONI :							
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 1	si	1	Sx	-7.0	0.0	0.0	7.0
3- 1	si	6	Tz	-0.3	-19.6	0.0	33.9
1- 1	si	9	Ty	-0.1	0.0	-73.2	126.8
7- 1	si	9	Si	-7.0	0.0	-73.2	127.0

SOLLECITAZIONI : PROGR. 120.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
3- 1	37828.4	7114.3	0.0	-12.4	0.0	0.0
6- 2	37828.4	0.0	0.0	-3.9	0.0	0.0

TENSIONI :							
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
3- 1	si	2	Sx	-266.3	0.0	0.0	266.3
6- 2	si	5	Tz	-175.5	0.0	0.0	175.5

SOLLECITAZIONI : PROGR. 240.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 1	0.0	0.0	0.0	-302.2	0.0	-630.5
3- 1	0.0	0.0	0.0	-12.4	118.6	-630.5
1- 1	0.0	0.0	0.0	-5.9	0.0	-630.5

TENSIONI :							
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 1	si	1	Sx	-7.0	0.0	0.0	7.0
3- 1	si	6	Tz	-0.3	19.6	0.0	33.9
1- 1	si	9	Ty	-0.1	0.0	73.2	126.8
7- 1	si	9	Si	-7.0	0.0	73.2	127.0

VERIFICA STABILITA' :

Caso 3- 1 | L0 = 240.0 | Lc = 240.0 | Ro = 3.6 | Im = 67.1 |
 Nodo 2 | om = 1.42 | csz = 1.00 | csy = 1.00 |
 Infless. Y

Ncrz = 543125.2 | Ncry = 197787.6 |
 Nmax = -12.4 | Mzeq = 32784.6 | Myeq = 6165.7 |
 Ss = -231.0

P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 26
PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	0.0	0.0	0.0	-395.6	0.0	630.5
3- 1	0.0	0.0	0.0	-10.0	-118.6	630.5
1- 1	0.0	0.0	0.0	-6.3	0.0	630.5

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 2	si	1	Sx	-9.2	0.0	0.0	9.2
3- 1	si	6	Tz	-0.2	-19.6	0.0	33.9
1- 1	si	9	Ty	-0.1	0.0	-73.2	126.8
7- 2	si	9	Si	-9.2	0.0	-73.2	127.2

PROGR. 120.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
3- 1	37828.4	7114.3	0.0	-10.0	0.0	0.0
6- 2	37828.4	0.0	0.0	-4.1	0.0	0.0

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
3- 1	si	2	Sx	-266.3	0.0	0.0	266.3
6- 2	si	5	Tz	-175.5	0.0	0.0	175.5

PROGR. 240.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	0.0	0.0	0.0	-395.6	0.0	-630.5
3- 1	0.0	0.0	0.0	-10.0	118.6	-630.5
1- 1	0.0	0.0	0.0	-6.3	0.0	-630.5

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 2	si	2	Sx	-9.2	0.0	0.0	9.2
3- 1	si	6	Tz	-0.2	19.6	0.0	33.9
1- 1	si	9	Ty	-0.1	0.0	73.2	126.8
7- 2	si	9	Si	-9.2	0.0	73.2	127.2

VERIFICA STABILITA' :

Caso 3- 1 | L0 = 240.0 | Lc = 240.0 | Ro = 3.6 | Im = 67.1
 Nodo 2 | om = 1.42 | csz = 1.00 | csy = 1.00
 Infless. Y
 Ncrz = 543125.2 | Ncry = 197787.6
 Nmax = -10.0 | Mzeq = 32784.6 | Myeq = 6165.7
 ss = -230.9

P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 27
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 1	0.0	0.0	0.0	-308.7	0.0	630.5
3- 1	0.0	0.0	0.0	-12.1	-118.6	630.5
1- 1	0.0	0.0	0.0	-6.7	0.0	630.5

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 1	si	1	Sx	-7.2	0.0	0.0	7.2
3- 1	si	6	Tz	-0.3	-19.6	0.0	33.9
1- 1	si	9	Ty	-0.2	0.0	-73.2	126.8
7- 1	si	9	Si	-7.2	0.0	-73.2	127.0

PROGR. 120.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
3- 1	37828.4	7114.3	0.0	-12.1	0.0	0.0
6- 2	37828.4	0.0	0.0	-6.6	0.0	0.0

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
3- 1	si	2	Sx	-266.3	0.0	0.0	266.3
6- 2	si	5	Tz	-175.6	0.0	0.0	175.6

PROGR. 240.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 1	0.0	0.0	0.0	-308.7	0.0	-630.5
3- 1	0.0	0.0	0.0	-12.1	118.6	-630.5
1- 1	0.0	0.0	0.0	-6.7	0.0	-630.5

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 1	si	1	Sx	-7.2	0.0	0.0	7.2
3- 1	si	6	Tz	-0.3	19.6	0.0	33.9
1- 1	si	9	Ty	-0.2	0.0	73.2	126.8
7- 1	si	9	Si	-7.2	0.0	73.2	127.0

VERIFICA STABILITA' :

Caso 3- 1 | L0 = 240.0 | Lc = 240.0 | Ro = 3.6 | Im = 67.1
 Nodo 2 | om = 1.42 | csz = 1.00 | csy = 1.00
 Infless. Y
 Ncrz = 543125.2 | Ncry = 197787.6
 Nmax = -12.1 | Mzeq = 32784.6 | Myeq = 6165.7
 ss = -231.0

P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 28
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI		MZ	MY	MT	N	TZ	TY
Caso							
7-2		0.0	0.0	0.0	-388.6	0.0	630.5
3-1		0.0	0.0	0.0	-9.1	-118.6	630.5
1-1		0.0	0.0	0.0	-6.5	0.0	630.5
TENSIONI		No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
Caso	Ve						
7-2	si	1	Sx	-9.0	0.0	0.0	9.0
3-1	si	6	Tz	-0.2	-19.6	0.0	33.9
1-1	si	9	Ty	-0.2	0.0	-73.2	126.8
7-2	si	9	Si	-9.0	0.0	-73.2	127.2

SOLLECITAZIONI		MZ	MY	MT	N	TZ	TY
Caso							
3-1		37828.4	7114.3	0.0	-9.1	0.0	0.0
6-2		37828.4	0.0	0.0	-6.0	0.0	0.0
TENSIONI		No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
Caso	Ve						
3-1	si	2	Sx	-266.2	0.0	0.0	266.2
6-2	si	5	Tz	-175.6	0.0	0.0	175.6

SOLLECITAZIONI		MZ	MY	MT	N	TZ	TY
Caso							
7-2		0.0	0.0	0.0	-388.6	0.0	-630.5
3-1		0.0	0.0	0.0	-9.1	118.6	-630.5
1-1		0.0	0.0	0.0	-6.5	0.0	-630.5
TENSIONI		No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
Caso	Ve						
7-2	si	2	Sx	-9.0	0.0	0.0	9.0
3-1	si	6	Tz	-0.2	19.6	0.0	33.9
1-1	si	9	Ty	-0.2	0.0	73.2	126.8
7-2	si	9	Si	-9.0	0.0	73.2	127.2

VERIFICA STABILITA' :

Caso 3-1 | LO = 240.0 | Lc = 240.0 | Ro = 3.6 | Im = 67.1
 Nodo 2 | om = 1.42 | csz = 1.00 | csy = 1.00
 Influss. y | Ncrz = 543125.2 | Ncry = 197787.6
 | Nmax = -9.1 | Mzeq = 32784.6 | Myeq = 6165.7
 | Ss = -230.9

P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 29
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI		MZ	MY	MT	N	TZ	TY
Caso							
7-1		0.0	0.0	0.0	-341.1	0.0	315.2
3-1		0.0	0.0	0.0	-2.6	-59.3	315.2
1-1		0.0	0.0	0.0	-0.8	0.0	315.2
TENSIONI		No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
Caso	Ve						
7-1	si	1	Sx	-7.9	0.0	0.0	7.9
3-1	si	6	Tz	-0.1	-9.8	0.0	17.0
1-1	si	9	Ty	0.0	0.0	-36.6	63.4
7-1	si	9	Si	-7.9	0.0	-36.6	63.9

SOLLECITAZIONI		MZ	MY	MT	N	TZ	TY
Caso							
3-1		9457.1	1778.6	0.0	-2.6	0.0	0.0
6-2		9457.1	0.0	0.0	-2.7	0.0	0.0
7-2		9457.1	0.0	0.0	337.9	0.0	0.0
TENSIONI		No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
Caso	Ve						
3-1	si	2	Sx	-66.6	0.0	0.0	66.6
6-2	si	5	Tz	-43.9	0.0	0.0	43.9
7-2	si	9	Ty	7.9	0.0	0.0	7.9

SOLLECITAZIONI		MZ	MY	MT	N	TZ	TY
Caso							
7-1		0.0	0.0	0.0	-341.1	0.0	-315.2
3-1		0.0	0.0	0.0	-2.6	59.3	-315.2
1-1		0.0	0.0	0.0	-0.8	0.0	-315.2
TENSIONI		No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
Caso	Ve						
7-1	si	1	Sx	-7.9	0.0	0.0	7.9
3-1	si	6	Tz	-0.1	9.8	0.0	17.0
1-1	si	9	Ty	0.0	0.0	36.6	63.4
7-1	si	9	Si	-7.9	0.0	36.6	63.9

VERIFICA STABILITA' :

Caso 3-1 | LO = 120.0 | Lc = 120.0 | Ro = 3.6 | Im = 33.5
 Nodo 2 | om = 1.09 | csz = 1.00 | csy = 1.00
 Influss. y

Ncrz = 2172500.9 | Ncry = 791150.5 |
 Nmax = -2.6 | Mzeq = 8196.2 | Myeq = 1541.4 |
 Ss = -57.7

P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 30
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI		MZ	MY	MT	N	TZ	TY
Caso							
7- 2		0.0	0.0	0.0	-194.2	0.0	945.7
3- 1		0.0	0.0	0.0	0.5	-177.9	945.7
1- 1		0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	945.7

TENSIONI		Sx	Tz	Ty	Si
Caso	Ve				
7- 2	si	1	0.0	0.0	4.5
3- 1	si	6	0.0	0.0	50.9
1- 1	si	9	0.0	0.0	190.3
7- 2	si	9	-4.5	0.0	190.3

PROGR. 180.00

SOLLECITAZIONI		MZ	MY	MT	N	TZ	TY
Caso							
3- 1		85114.0	16007.1	0.0	0.5	0.0	0.0
6- 1		85114.0	0.0	0.0	0.3	0.0	0.0
7- 2		85114.0	0.0	0.0	-194.2	0.0	0.0

TENSIONI		Sx	Tz	Ty	Si
Caso	Ve				
3- 1	si	4	0.0	0.0	598.6
6- 1	si	5	0.0	0.0	394.7
7- 2	si	9	-4.5	0.0	4.5

PROGR. 360.00

SOLLECITAZIONI		MZ	MY	MT	N	TZ	TY
Caso							
7- 2		0.0	0.0	0.0	-194.2	0.0	-945.7
3- 1		0.0	0.0	0.0	0.5	177.9	-945.7
1- 1		0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-945.7

TENSIONI		Sx	Tz	Ty	Si
Caso	Ve				
7- 2	si	1	0.0	0.0	4.5
3- 1	si	6	0.0	0.0	50.9
1- 1	si	9	0.0	0.0	190.3
7- 2	si	9	-4.5	0.0	190.3

VERIFICA STABILITA` :

Caso 7- 2 | L0 = 360.0 | Lc = 360.0 | Ro = 3.6 | Im = 100.6 |
 Nodo 1 | om = 2.02 | csz = 1.00 | csy = 1.00 |
 Infless. Y
 Ncrz = 241389.0 | Ncry = 87905.6 |
 Nmax = -194.2 | Mzeq = 73765.5 | Myeq = 0.0 |
 Ss = -351.7

P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 31
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI		MZ	MY	MT	N	TZ	TY
Caso							
5- 2		0.0	0.0	0.0	12625.0	0.0	1260.9
3- 1		0.0	0.0	0.0	59.3	-237.1	1260.9
1- 1		0.0	0.0	0.0	13.6	0.0	1260.9

TENSIONI		Sx	Tz	Ty	Si
Caso	Ve				
5- 2	si	1	0.0	0.0	293.9
3- 1	si	6	1.4	0.0	67.9
1- 1	si	9	0.3	0.0	253.7
5- 2	si	9	293.9	0.0	388.2

PROGR. 240.00

SOLLECITAZIONI		MZ	MY	MT	N	TZ	TY
Caso							
3- 1		151313.8	28457.1	0.0	59.3	0.0	0.0

TENSIONI		Sx	Tz	Ty	Si
Caso	Ve				
3- 1	si	4	0.0	0.0	1065.5
3- 1	si	5	0.0	0.0	620.1

PROGR. 480.00

SOLLECITAZIONI		MZ	MY	MT	N	TZ	TY
Caso							
5- 2		0.0	0.0	0.0	12625.0	0.0	-1260.9
3- 1		0.0	0.0	0.0	59.3	237.1	-1260.9
1- 1		0.0	0.0	0.0	13.6	0.0	-1260.9

TENSIONI		Sx	Tz	Ty	Si
Caso	Ve				
5- 2	si	1	0.0	0.0	293.9
3- 1	si	6	1.4	0.0	67.9
1- 1	si	9	0.3	0.0	253.7
5- 2	si	9	293.9	0.0	388.2

VERIFICA STABILITA` :

Caso 5- 1 | LO = 480.0 | Lc = 480.0 | Ro = 3.6 | lm= 134.2 |
 Nodo 1 | om = 2.93 | csz= 1.16 | csy= 1.62 |
 Infless. y

Ncrz = 135781.3 | Ncry= 49446.9 |
 Nmax = -12593.6 | Mzeq= 131138.6 | Myeq= 0.0 |
 Ss = -1564.7

P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 32
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 2	0.0	0.0	0.0	1333.1	0.0	1260.9
3- 1	0.0	0.0	0.0	13.4	-237.1	1260.9
1- 1	0.0	0.0	0.0	4.3	0.0	1260.9

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 2	si	1	Sx	31.0	0.0	0.0	31.0
3- 1	si	6	Tz	0.3	-39.2	0.0	67.9
1- 1	si	9	Ty	0.1	0.0	-146.5	253.7
5- 2	si	9	Si	31.0	0.0	-146.5	255.6

SOLLECITAZIONI : PROGR. 240.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
3- 1	151313.8	28457.1	0.0	13.4	0.0	0.0

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
3- 1	si	4	Sx	1064.4	0.0	0.0	1064.4
3- 1	si	5	Tz	-621.2	0.0	0.0	621.2

SOLLECITAZIONI : PROGR. 480.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 2	0.0	0.0	0.0	1333.1	0.0	-1260.9
3- 1	0.0	0.0	0.0	13.4	237.1	-1260.9
1- 1	0.0	0.0	0.0	4.3	0.0	-1260.9

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 2	si	1	Sx	31.0	0.0	0.0	31.0
3- 1	si	6	Tz	0.3	39.2	0.0	67.9
1- 1	si	9	Ty	0.1	0.0	146.5	253.7
5- 2	si	9	Si	31.0	0.0	146.5	255.6

VERIFICA STABILITA' :

Caso 5- 1 | LO = 480.0 | Lc = 480.0 | Ro = 3.6 | lm= 134.2 |
 Nodo 1 | om = 2.93 | csz= 1.01 | csy= 1.04 |
 Infless. y

Ncrz = 135781.3 | Ncry= 49446.9 |
 Nmax = -1321.2 | Mzeq= 131138.6 | Myeq= 0.0 |
 Ss = -707.2

P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 33
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 2	0.0	0.0	0.0	1812.8	0.0	1260.9
3- 1	0.0	0.0	0.0	16.9	-237.1	1260.9
1- 1	0.0	0.0	0.0	4.4	0.0	1260.9

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 2	si	1	Sx	42.2	0.0	0.0	42.2
3- 1	si	6	Tz	0.4	-39.2	0.0	67.9
1- 1	si	9	Ty	0.1	0.0	-146.5	253.7
5- 2	si	9	Si	42.2	0.0	-146.5	257.2

SOLLECITAZIONI : PROGR. 240.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
3- 1	151313.8	28457.1	0.0	16.9	0.0	0.0

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
3- 1	si	4	Sx	1064.5	0.0	0.0	1064.5
3- 1	si	5	Tz	-621.1	0.0	0.0	621.1

SOLLECITAZIONI : PROGR. 480.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 2	0.0	0.0	0.0	1812.8	0.0	-1260.9
3- 1	0.0	0.0	0.0	16.9	237.1	-1260.9
1- 1	0.0	0.0	0.0	4.4	0.0	-1260.9

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 2	si	1	Sx	42.2	0.0	0.0	42.2
3- 1	si	6	Tz	0.4	39.2	0.0	67.9
1- 1	si	9	Ty	0.1	0.0	146.5	253.7
5- 2	si	9	Si	42.2	0.0	146.5	257.2

VERIFICA STABILITA' :

Caso 5- 1 | L0 = 480.0 | Lc = 480.0 | Ro = 3.6 | Im = 134.2 |
 Nodo 1 | om = 2.93 | csz = 1.02 | csy = 1.06 |
 Infless. Y

Ncrz = 135781.3 | Ncry = 49446.9 |
 Nmax = -1799.7 | Mzeq = 131138.6 | Myeq = 0.0 |
 Ss = -743.1

P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 34
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 2	0.0	0.0	0.0	1524.2	0.0	1260.9
3- 1	0.0	0.0	0.0	12.2	-237.1	1260.9
1- 1	0.0	0.0	0.0	2.1	0.0	1260.9

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 2	si	1	Sx	35.5	0.0	0.0	35.5
3- 1	si	6	Tz	0.3	-39.2	0.0	67.9
1- 1	si	9	Ty	0.0	0.0	-146.5	253.7
5- 2	si	9	Si	35.5	0.0	-146.5	256.2

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
3- 1	151313.8	28457.1	0.0	12.2	0.0	0.0

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
3- 1	si	4	Sx	1064.4	0.0	0.0	1064.4
3- 1	si	5	Tz	-621.2	0.0	0.0	621.2

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 2	0.0	0.0	0.0	1524.2	0.0	-1260.9
3- 1	0.0	0.0	0.0	12.2	237.1	-1260.9
1- 1	0.0	0.0	0.0	2.1	0.0	-1260.9

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 2	si	1	Sx	35.5	0.0	0.0	35.5
3- 1	si	6	Tz	0.3	39.2	0.0	67.9
1- 1	si	9	Ty	0.0	0.0	146.5	253.7
5- 2	si	9	Si	35.5	0.0	146.5	256.2

VERIFICA STABILITA' :

Caso 5- 1 | L0 = 480.0 | Lc = 480.0 | Ro = 3.6 | Im = 134.2 |
 Nodo 1 | om = 2.93 | csz = 1.02 | csy = 1.05 |
 Infless. Y

Ncrz = 135781.3 | Ncry = 49446.9 |
 Nmax = -1515.9 | Mzeq = 131138.6 | Myeq = 0.0 |
 Ss = -721.8

P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 35
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 1	0.0	0.0	0.0	-461.7	0.0	1260.9
3- 1	0.0	0.0	0.0	1.3	-237.1	1260.9
1- 1	0.0	0.0	0.0	-1.0	0.0	1260.9

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 1	si	1	Sx	-10.7	0.0	0.0	10.7
3- 1	si	6	Tz	0.0	-39.2	0.0	67.9
1- 1	si	9	Ty	0.0	0.0	-146.5	253.7
5- 1	si	9	Si	-10.7	0.0	-146.5	253.9

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
3- 1	151313.8	28457.1	0.0	1.3	0.0	0.0

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
3- 1	si	4	Sx	1064.2	0.0	0.0	1064.2
3- 1	si	5	Tz	-621.5	0.0	0.0	621.5

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 1	0.0	0.0	0.0	-461.7	0.0	-1260.9
3- 1	0.0	0.0	0.0	1.3	237.1	-1260.9
1- 1	0.0	0.0	0.0	-1.0	0.0	-1260.9

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 1	si	1	Sx	-10.7	0.0	0.0	10.7
3- 1	si	6	Tz	0.0	39.2	0.0	67.9
1- 1	si	9	Ty	0.0	0.0	146.5	253.7
5- 1	si	9	Si	-10.7	0.0	146.5	253.9

VERIFICA STABILITA' :

Caso 5- 1 | LO = 480.0 | LC = 480.0 | Ro = 3.6 | Im = 134.2 |
 Nodo 1 | om = 2.93 | csz = 1.01 | csy = 1.01 |

Ncrz = 135781.3 | Ncry = 49446.9 |
 Nmax = -461.7 | Mzeq = 131138.6 | Myeq = 0.0 |
 Ss = -642.8

P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 56
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI		MZ	MY	MT	N	TZ	TY
Caso							
6- 1		0.0	0.0	0.0	734.9	0.0	1535.7
4- 1		0.0	0.0	0.0	567.8	186.4	1535.7
1- 1		0.0	0.0	0.0	456.6	0.0	1535.7

TENSIONI		Sx	Tz	Ty	Si
Caso	Ve				
6- 1	si	17.1	0.0	0.0	17.1
4- 1	si	13.2	43.4	0.0	76.3
1- 1	si	10.6	0.0	-178.4	309.1
6- 1	si	17.1	0.0	-178.4	309.4

SOLLECITAZIONI : PROGR. 180.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
4- 1	138211.1	-16777.9	0.0	567.8	0.0	0.0
7- 1	138211.1	0.0	0.0	567.8	0.0	0.0

TENSIONI		Sx	Tz	Ty	Si
Caso	Ve				
4- 1	si	867.9	0.0	0.0	867.9
4- 1	si	-675.1	0.0	0.0	675.1
7- 1	si	13.2	0.0	0.0	13.2

SOLLECITAZIONI : PROGR. 360.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 1	0.0	0.0	0.0	734.9	0.0	-1535.7
4- 1	0.0	0.0	0.0	567.8	-186.4	-1535.7
1- 1	0.0	0.0	0.0	456.6	0.0	-1535.7

TENSIONI		Sx	Tz	Ty	Si
Caso	Ve				
6- 1	si	17.1	0.0	0.0	17.1
4- 1	si	13.2	-43.4	0.0	76.3
1- 1	si	10.6	0.0	178.4	309.1
6- 1	si	17.1	0.0	178.4	309.4

Asta Tesi Per tutte le condizioni di carico.
 P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 57
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI : PROGR. 240.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 2	0.0	0.0	0.0	812.5	0.0	2047.6
4- 1	0.0	0.0	0.0	705.3	248.6	2047.6
1- 1	0.0	0.0	0.0	566.8	0.0	2047.6

TENSIONI		Sx	Tz	Ty	Si
Caso	Ve				
5- 2	si	18.9	0.0	0.0	18.9
4- 1	si	16.4	57.9	0.0	101.5
1- 1	si	13.2	0.0	-237.8	412.2
5- 2	si	18.9	0.0	-237.8	412.4

SOLLECITAZIONI : PROGR. 480.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
4- 1	245708.6	-29827.3	0.0	705.3	0.0	0.0
1- 1	245708.6	0.0	0.0	566.8	0.0	0.0

TENSIONI		Sx	Tz	Ty	Si
Caso	Ve				
4- 1	si	1535.8	0.0	0.0	1535.8
4- 1	si	-1207.2	0.0	0.0	1207.2
1- 1	si	13.2	0.0	0.0	13.2

SOLLECITAZIONI : PROGR. 480.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 2	0.0	0.0	0.0	812.5	0.0	-2047.6
4- 1	0.0	0.0	0.0	705.3	-248.6	-2047.6
1- 1	0.0	0.0	0.0	566.8	0.0	-2047.6

TENSIONI		Sx	Tz	Ty	Si
Caso	Ve				
5- 2	si	18.9	0.0	0.0	18.9
4- 1	si	16.4	-57.9	0.0	101.5
1- 1	si	13.2	0.0	237.8	412.2
5- 2	si	18.9	0.0	237.8	412.4

Asta Tesi Per tutte le condizioni di carico.
 P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 58
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI : PROGR. 0.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 2	0.0	0.0	0.0	746.1	0.0	1535.7
4- 1	0.0	0.0	0.0	568.3	186.4	1535.7
1- 1	0.0	0.0	0.0	456.8	0.0	1535.7

TENSIONI		Sx	Tz	Ty	Si
Caso	Ve				
6- 2	si				
4- 1	si				
1- 1	si				

6-2	si	1	Sx	17.4	0.0	0.0	17.4
4-1	si	5	Tz	13.2	43.4	0.0	76.3
1-1	si	9	Ty	10.6	0.0	-178.4	309.1
6-2	si	9	Si	17.4	0.0	-178.4	309.4

PROGR. 180.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
4-1	138211.1	-16777.9	0.0	568.3	0.0	0.0
7-1	138211.1	0.0	0.0	566.6	0.0	0.0

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
4-1	si	3	Sx	867.9	0.0	0.0	867.9
4-1	si	5	Tz	-675.1	0.0	0.0	675.1
7-1	si	9	Ty	13.2	0.0	0.0	13.2

PROGR. 360.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6-2	0.0	0.0	0.0	746.1	0.0	-1535.7
4-1	0.0	0.0	0.0	568.3	-186.4	-1535.7
1-1	0.0	0.0	0.0	456.8	0.0	-1535.7

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6-2	si	4	Sx	17.4	0.0	0.0	17.4
4-1	si	5	Tz	13.2	-43.4	0.0	76.3
1-1	si	9	Ty	10.6	0.0	178.4	309.1
6-2	si	9	Si	17.4	0.0	178.4	309.4

Asta Tesa Per tutte le condizioni di carico.

P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 59
PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5-1	-517455.0	-66.3	0.0	-12460.6	-0.2	6643.2
4-1	-515246.8	18833.8	0.0	-125.8	238.7	6621.1
6-2	-562495.9	-14.9	0.0	-145.9	0.0	7003.4

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5-1	no	4	Sx	-2690.6	0.0	0.0	2690.6
4-1	no	5	Tz	2439.7	163.1	0.0	2456.0
6-2	si	9	Ty	-3.4	0.0	-813.5	1409.0
5-1	no	7	Si	-2690.0	-153.5	0.0	2703.1

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

PROGR. 180.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5-1	183708.1	-33.0	0.0	-12460.6	-0.2	1147.5
6-2	203504.7	-7.0	0.0	-145.9	0.0	1507.7

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5-1	si	1	Sx	-1142.4	0.0	0.0	1142.4
6-2	si	6	Tz	-947.2	-34.8	0.0	949.1
6-2	si	9	Ty	-3.4	0.0	-175.1	303.4
5-1	si	5	Si	-1142.1	26.5	0.0	1143.0

PROGR. 360.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6-1	-200356.5	-1.0	0.0	-76.1	0.0	-4751.2

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6-1	si	4	Sx	-931.0	0.0	0.0	931.0
6-1	si	6	Tz	927.4	109.8	0.0	946.7
6-1	si	9	Ty	-1.8	0.0	551.9	955.9
6-1	si	13	Si	-612.4	0.0	518.6	1087.1

VERIFICA STABILITA' :

Caso 5- 1 | L0 = 360.0 | Lc = 360.0 | Ro = 3.6 | Im = 100.6 |
Nodo 4 | om = 2.02 | csz = 1.08 | csy = 1.27 |
Infl. Y | Ncrz = 241389.0 | Ncry = 87905.6 |
| Nmax = -12460.6 | Mzeq = -388091.3 | Myeq = -49.7 |
| Ss = -2538.4 |

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Si amm. magg.)
P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 60
PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5-1	-542320.0	-19.5	0.0	-12412.1	0.1	7328.3
4-1	-541774.1	18836.0	0.0	-167.4	248.6	7328.4
6-2	-548716.9	12.0	0.0	-139.9	0.1	7356.8

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
------	----	----	---------	----	----	----	----

5-1	no	4	Sx	-2804.2	0.0	0.0	2804.2
4-1	no	5	Tz	2561.8	179.9	0.0	2580.6
6-2	si	9	Ty	-3.2	0.0	-854.5	1480.1
5-1	no	7	Si	-2804.0	-169.3	0.0	2819.3

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

SOLLECITAZIONI : PROGR. 240.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5-1	337161.9	-42.8	0.0	-12412.1	0.1	0.7
6-2	337594.6	-1.4	0.0	-139.9	0.1	29.2

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5-1	no	1	Sx	-1853.1	0.0	0.0	1853.1
6-2	si	5	Tz	-1568.9	0.7	0.0	1568.9
6-2	si	9	Ty	-3.3	0.0	-3.4	6.7
5-1	no	7	Si	-2802.6	169.3	0.0	2817.9

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

SOLLECITAZIONI : PROGR. 480.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5-1	-541973.5	-66.1	0.0	-12412.1	0.1	-7326.9
4-1	-541394.9	18837.1	0.0	-167.4	-248.6	-7326.8
6-1	-548491.0	13.7	0.0	-129.7	-0.1	-7355.3

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5-1	no	4	Sx	-2803.2	0.0	0.0	2803.2
4-1	no	5	Tz	2560.0	-179.8	0.0	2578.9
6-1	si	9	Ty	-3.0	0.0	854.4	1479.8
5-1	no	7	Si	-2802.6	169.3	0.0	2817.9

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

VERIFICA STABILITA' :

Caso 5-1 | L0 = 480.0 | Lc = 480.0 | Ro = 3.6 | lm = 134.2 |
Nodo 4 | om = 2.93 | csz = 1.16 | csy = 1.60 |
Infl. y | Ncrz = 135781.3 | Ncry = 49446.9 |
| Nmax = -12412.1 | Mzeq = -406740.0 | Myeq = -55.7 |
Ss = -3033.0

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 61

SOLLECITAZIONI : PROGR. 0.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6-2	-201424.8	-1.0	0.0	-102.2	0.0	4754.2

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6-2	si	4	Sx	-936.5	0.0	0.0	936.5
6-2	si	6	Tz	931.8	-109.9	0.0	951.0
6-2	si	9	Ty	-2.4	0.0	-552.2	956.5
6-2	si	13	Si	-616.2	0.0	-518.9	1089.7

SOLLECITAZIONI : PROGR. 180.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5-1	183557.3	-9.7	0.0	-12382.9	0.1	-1147.7
6-1	203749.8	-5.9	0.0	-118.0	0.0	-1511.2

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5-1	si	1	Sx	-1139.6	0.0	0.0	1139.6
6-1	si	6	Tz	-947.6	34.9	0.0	949.6
6-1	si	9	Ty	-2.8	0.0	175.5	304.1
5-1	si	5	Si	-1139.5	-26.5	0.0	1140.5

SOLLECITAZIONI : PROGR. 360.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5-1	-517644.1	-19.6	0.0	-12382.9	0.1	-6643.4
4-1	-515233.0	18833.0	0.0	-116.4	-238.7	-6619.7
6-1	-562884.8	-12.8	0.0	-118.0	0.0	-7006.9

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5-1	no	4	Sx	-2689.1	0.0	0.0	2689.1
4-1	no	5	Tz	2439.8	-163.1	0.0	2456.1
6-1	si	9	Ty	-2.8	0.0	813.9	1409.7
5-1	no	7	Si	-2688.9	153.5	0.0	2702.0

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

VERIFICA STABILITA' :

Caso 5- 1 | L0 = 360.0 | Lc = 360.0 | Ro = 3.6 | Im = 100.6 |
 Nodo 4 | om = 2.02 | csz = 1.08 | csy = 1.27 |
 Influss. Y
 Ncrz = 241389.0 | Ncry = 87905.6 |
 Nmax = -12382.9 | Mzeq = -388233.1 | Myeq = -14.7 |
 Ss = -2533.9

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Siamm. magg.)
 P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 89
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 1	0.0	0.0	0.0	-571.7	0.0	1241.4
3- 1	0.0	0.0	0.0	-3.4	-78.0	1241.4
1- 1	0.0	0.0	0.0	-1.6	0.0	1241.4

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 1	si	1	Sx	-13.3	0.0	0.0	13.3
3- 1	si	6	Tz	-0.1	-32.0	0.0	55.4
1- 1	si	9	Ty	0.0	0.0	-144.2	249.7
5- 1	si	9	Si	-13.3	0.0	-144.2	250.1

PROGR. 240.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
3- 1	148963.7	9358.3	0.0	-3.4	0.0	0.0
6- 1	148963.7	0.0	0.0	-10.0	0.0	0.0

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
3- 1	si	2	Sx	-810.1	0.0	0.0	810.1
6- 1	si	5	Tz	-691.1	0.0	0.0	691.1

PROGR. 480.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 1	0.0	0.0	0.0	-571.7	0.0	-1241.4
3- 1	0.0	0.0	0.0	-3.4	78.0	-1241.4
1- 1	0.0	0.0	0.0	-1.6	0.0	-1241.4

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 1	si	2	Sx	-13.3	0.0	0.0	13.3
3- 1	si	6	Tz	-0.1	32.0	0.0	55.4
1- 1	si	9	Ty	0.0	0.0	144.2	249.7
5- 1	si	9	Si	-13.3	0.0	144.2	250.1

VERIFICA STABILITA' :

Caso 3- 1 | L0 = 480.0 | Lc = 480.0 | Ro = 3.6 | Im = 134.2 |
 Nodo 2 | om = 2.93 | csz = 1.00 | csy = 1.00 |
 Influss. Y
 Ncrz = 135781.3 | Ncry = 49446.9 |
 Nmax = -3.4 | Mzeq = 129101.9 | Myeq = 8110.5 |
 Ss = -702.3

P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 90
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 2	0.0	0.0	0.0	1926.9	0.0	1241.4
3- 1	0.0	0.0	0.0	-5.8	-78.0	1241.4
1- 1	0.0	0.0	0.0	1.1	0.0	1241.4

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 2	si	1	Sx	44.9	0.0	0.0	44.9
3- 1	si	6	Tz	-0.1	-32.0	0.0	55.4
1- 1	si	9	Ty	0.0	0.0	-144.2	249.7
5- 2	si	9	Si	44.9	0.0	-144.2	253.7

PROGR. 240.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
3- 1	148963.7	9358.3	0.0	-5.8	0.0	0.0
7- 2	148963.7	0.0	0.0	30.5	0.0	0.0

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
3- 1	si	2	Sx	-810.1	0.0	0.0	810.1
7- 2	si	5	Tz	-690.1	0.0	0.0	690.1

PROGR. 480.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 2	0.0	0.0	0.0	1926.9	0.0	-1241.4
3- 1	0.0	0.0	0.0	-5.8	78.0	-1241.4

1- 1	0.0	0.0	0.0	1.1	0.0	-1241.4
TENSIONI						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
5- 2	si	1	Sx	44.9	0.0	0.0
3- 1	si	6	Tz	-0.1	32.0	0.0
1- 1	si	9	Ty	0.0	0.0	144.2
5- 2	si	9	Si	44.9	0.0	144.2
						55.4
						249.7
						253.7

VERIFICA STABILITA' :

Caso 5- 1 | LO = 480.0 | Lc = 480.0 | Ro = 3.6 | Im = 134.2 |
 Nodo 1 | om = 2.93 | csz = 1.02 | csy = 1.06 |
 Influss. Y | Ncrz = 135781.3 | Ncry = 49446.9 |
 | Nmax = -1920.0 | Mzeq = 129101.9 | Myeq = 0.0 |
 | Ss = -742.5 |

P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 91
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 2	0.0	0.0	0.0	2370.6	0.0	1241.4
3- 1	0.0	0.0	0.0	-5.8	-78.0	1241.4
1- 1	0.0	0.0	0.0	3.7	0.0	1241.4
TENSIONI						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
5- 2	si	1	Sx	55.2	0.0	0.0
3- 1	si	6	Tz	-0.1	-32.0	0.0
1- 1	si	9	Ty	0.1	0.0	-144.2
5- 2	si	9	Si	55.2	0.0	-144.2
						55.2
						55.4
						249.7
						255.8

PROGR. 240.00

SOLLECITAZIONI						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
3- 1	148963.7	9358.3	0.0	-5.8	0.0	0.0
7- 1	148963.7	0.0	0.0	3.3	0.0	0.0
TENSIONI						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
3- 1	si	2	Sx	-810.1	0.0	0.0
7- 1	si	5	Tz	-690.8	0.0	0.0

PROGR. 480.00

SOLLECITAZIONI						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 2	0.0	0.0	0.0	2370.6	0.0	-1241.4
3- 1	0.0	0.0	0.0	-5.8	78.0	-1241.4
1- 1	0.0	0.0	0.0	3.7	0.0	-1241.4
TENSIONI						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
5- 2	si	1	Sx	55.2	0.0	0.0
3- 1	si	6	Tz	-0.1	32.0	0.0
1- 1	si	9	Ty	0.1	0.0	144.2
5- 2	si	9	Si	55.2	0.0	144.2
						55.2
						55.4
						249.7
						255.8

VERIFICA STABILITA' :

Caso 5- 1 | LO = 480.0 | Lc = 480.0 | Ro = 3.6 | Im = 134.2 |
 Nodo 1 | om = 2.93 | csz = 1.03 | csy = 1.08 |
 Influss. Y | Ncrz = 135781.3 | Ncry = 49446.9 |
 | Nmax = -2357.9 | Mzeq = 129101.9 | Myeq = 0.0 |
 | Ss = -775.4 |

P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 92
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 2	0.0	0.0	0.0	1935.0	0.0	1241.4
3- 1	0.0	0.0	0.0	-3.6	-78.0	1241.4
1- 1	0.0	0.0	0.0	3.8	0.0	1241.4
TENSIONI						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
5- 2	si	1	Sx	45.0	0.0	0.0
3- 1	si	6	Tz	-0.1	-32.0	0.0
1- 1	si	9	Ty	0.1	0.0	-144.2
5- 2	si	9	Si	45.0	0.0	-144.2
						45.0
						55.4
						249.7
						253.8

PROGR. 240.00

SOLLECITAZIONI						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
3- 1	148963.7	9358.3	0.0	-3.6	0.0	0.0
7- 1	148963.7	0.0	0.0	28.1	0.0	0.0
TENSIONI						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
3- 1	si	2	Sx	-810.1	0.0	0.0
7- 1	si	5	Tz	-690.2	0.0	0.0

PROGR. 480.00

SOLLECITAZIONI						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY

5-2	0.0	0.0	0.0	1935.0	0.0	-1241.4	
3-1	0.0	0.0	0.0	-3.6	78.0	-1241.4	
1-1	0.0	0.0	0.0	3.8	0.0	-1241.4	
TENSIONI							
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5-2	si	1	Sx	45.0	0.0	0.0	45.0
3-1	si	6	Tz	-0.1	32.0	0.0	55.4
1-1	si	9	Ty	0.1	0.0	144.2	249.7
5-2	si	9	Si	45.0	0.0	144.2	253.8

VERIFICA STABILITA` :

Caso 5- 1 | L0 = 480.0 | Lc = 480.0 | Ro = 3.6 | Im = 134.2 |
 Nodo 1 | om = 2.93 | csz = 1.02 | csy = 1.06 |
 Influss. Y | Ncrz = 135781.3 | Ncry = 49446.9 |
 | Nmax = -1922.8 | Mzeq = 129101.9 | Myeq = 0.0 |
 | Ss = -742.8

P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 93
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI							
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
5-2	0.0	0.0	0.0	578.7	0.0	1241.4	
3-1	0.0	0.0	0.0	-1.6	-78.0	1241.4	
1-1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1241.4	
TENSIONI							
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5-2	si	1	Sx	13.5	0.0	0.0	13.5
3-1	si	6	Tz	0.0	-32.0	0.0	55.4
1-1	si	9	Ty	0.0	0.0	-144.2	249.7
5-2	si	9	Si	13.5	0.0	-144.2	250.1

SOLLECITAZIONI							
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
3-1	148963.7	9358.3	0.0	-1.6	0.0	0.0	
6-1	148963.7	0.0	0.0	-7.9	0.0	0.0	
TENSIONI							
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
3-1	si	2	Sx	-810.1	0.0	0.0	810.1
6-1	si	5	Tz	-691.0	0.0	0.0	691.0

SOLLECITAZIONI							
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
5-2	0.0	0.0	0.0	578.7	0.0	-1241.4	
3-1	0.0	0.0	0.0	-1.6	78.0	-1241.4	
1-1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-1241.4	
TENSIONI							
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5-2	si	2	Sx	13.5	0.0	0.0	13.5
3-1	si	6	Tz	0.0	32.0	0.0	55.4
1-1	si	9	Ty	0.0	0.0	144.2	249.7
5-2	si	9	Si	13.5	0.0	144.2	250.1

VERIFICA STABILITA` :

Caso 3- 1 | L0 = 480.0 | Lc = 480.0 | Ro = 3.6 | Im = 134.2 |
 Nodo 2 | om = 2.93 | csz = 1.00 | csy = 1.00 |
 Influss. Y | Ncrz = 135781.3 | Ncry = 49446.9 |
 | Nmax = -1.6 | Mzeq = 129101.9 | Myeq = 8110.5 |
 | Ss = -702.1

P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 94
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI							
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
4-1	0.0	0.0	0.0	-524.8	0.0	226.7	
3-1	0.0	0.0	0.0	3.1	-39.0	226.7	
1-1	0.0	0.0	0.0	2.6	0.0	226.7	
TENSIONI							
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
4-1	si	1	Sx	-12.2	0.0	0.0	12.2
3-1	si	6	Tz	0.1	-6.9	0.0	11.9
1-1	si	9	Ty	0.1	0.0	-26.3	45.6
4-1	si	9	Si	-12.2	0.0	-26.3	47.2

SOLLECITAZIONI							
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
3-1	13601.9	2339.6	0.0	3.1	0.0	0.0	
6-2	13601.9	0.0	0.0	0.2	0.0	0.0	
TENSIONI							
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
3-1	si	4	Sx	92.9	0.0	0.0	92.9
6-2	si	5	Tz	-63.1	0.0	0.0	63.1

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
4-1	0.0	0.0	0.0	-524.8	0.0	-226.7
3-1	0.0	0.0	0.0	3.1	39.0	-226.7
1-1	0.0	0.0	0.0	2.6	0.0	-226.7

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
4-1	si	1	Sx	-12.2	0.0	0.0	12.2
3-1	si	6	Tz	0.1	6.9	0.0	11.9
1-1	si	9	Ty	0.1	0.0	26.3	45.6
4-1	si	9	Si	-12.2	0.0	26.3	47.2

VERIFICA STABILITA' :

Caso 4-1 | L0 = 240.0 | Lc = 240.0 | Ro = 3.6 | Im = 67.1
 Nodo 1 | om = 1.42 | csz = 1.00 | csy = 1.00
 Infless. Y
 Ncrz = 543125.2 | Ncry = 197787.6
 Nmax = -524.8 | Mzeq = 11788.3 | Myeq = 0.0
 Ss = -72.1

P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 95
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
4-1	0.0	0.0	0.0	-385.1	0.0	226.7
3-1	0.0	0.0	0.0	0.7	-39.0	226.7
1-1	0.0	0.0	0.0	2.8	0.0	226.7

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
4-1	si	1	Sx	-9.0	0.0	0.0	9.0
3-1	si	6	Tz	0.0	-6.9	0.0	11.9
1-1	si	9	Ty	0.1	0.0	-26.3	45.6
4-1	si	9	Si	-9.0	0.0	-26.3	46.5

PROGR. 120.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
3-1	13601.9	2339.6	0.0	0.7	0.0	0.0
6-1	13601.9	0.0	0.0	3.7	0.0	0.0

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
3-1	si	4	Sx	92.9	0.0	0.0	92.9
6-1	si	5	Tz	-63.0	0.0	0.0	63.0

PROGR. 240.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
4-1	0.0	0.0	0.0	-385.1	0.0	-226.7
3-1	0.0	0.0	0.0	0.7	39.0	-226.7
1-1	0.0	0.0	0.0	2.8	0.0	-226.7

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
4-1	si	1	Sx	-9.0	0.0	0.0	9.0
3-1	si	6	Tz	0.0	6.9	0.0	11.9
1-1	si	9	Ty	0.1	0.0	26.3	45.6
4-1	si	9	Si	-9.0	0.0	26.3	46.5

VERIFICA STABILITA' :

Caso 4-1 | L0 = 240.0 | Lc = 240.0 | Ro = 3.6 | Im = 67.1
 Nodo 1 | om = 1.42 | csz = 1.00 | csy = 1.00
 Infless. Y
 Ncrz = 543125.2 | Ncry = 197787.6
 Nmax = -385.1 | Mzeq = 11788.3 | Myeq = 0.0
 Ss = -67.5

P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 96
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
4-1	0.0	0.0	0.0	-401.4	0.0	226.7
3-1	0.0	0.0	0.0	0.0	-39.0	226.7
1-1	0.0	0.0	0.0	0.7	0.0	226.7

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
4-1	si	1	Sx	-9.3	0.0	0.0	9.3
3-1	si	6	Tz	0.0	-6.9	0.0	11.9
1-1	si	9	Ty	0.0	0.0	-26.3	45.6
4-1	si	9	Si	-9.3	0.0	-26.3	46.6

PROGR. 120.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
3-1	13601.9	2339.6	0.0	0.0	0.0	0.0
6-1	13601.9	0.0	0.0	5.0	0.0	0.0

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
3-1	si	2	Sx	-92.9	0.0	0.0	92.9

| 6- 1|si| 5| TZ | -63.0| 0.0| 0.0| 63.0|
 ----- PROGR. 240.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
4- 1	0.0	0.0	0.0	-401.4	0.0	-226.7
3- 1	0.0	0.0	0.0	0.0	39.0	-226.7
1- 1	0.0	0.0	0.0	0.7	0.0	-226.7

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
4- 1	si	2	Sx	-9.3	0.0	0.0	9.3
3- 1	si	6	Tz	0.0	6.9	0.0	11.9
1- 1	si	9	Ty	0.0	0.0	26.3	45.6
4- 1	si	9	Si	-9.3	0.0	26.3	46.6

VERIFICA STABILITA' :

Caso 4- 1 | L0 = 240.0 | Lc = 240.0 | Ro = 3.6 | Im = 67.1 |
 Nodo 2 | om = 1.42 | csz = 1.00 | csy = 1.00 |
 Infless. Y | Ncrz = 543125.2 | Ncry = 197787.6 |
 | Nmax = -401.4 | Mzeq = 11788.3 | Myeq = 0.0 |
 Ss = -68.0

P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 97
 ----- PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 2	0.0	0.0	0.0	-364.7	0.0	226.7
3- 1	0.0	0.0	0.0	-2.7	-39.0	226.7
1- 1	0.0	0.0	0.0	0.3	0.0	226.7

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 2	si	1	Sx	-8.5	0.0	0.0	8.5
3- 1	si	6	Tz	-0.1	-6.9	0.0	11.9
1- 1	si	9	Ty	0.0	0.0	-26.3	45.6
5- 2	si	9	Si	-8.5	0.0	-26.3	46.4

----- PROGR. 120.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
3- 1	13601.9	2339.6	0.0	-2.7	0.0	0.0
6- 1	13601.9	0.0	0.0	4.6	0.0	0.0

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
3- 1	si	2	Sx	-92.9	0.0	0.0	92.9
6- 1	si	5	Tz	-63.0	0.0	0.0	63.0

----- PROGR. 240.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 2	0.0	0.0	0.0	-364.7	0.0	-226.7
3- 1	0.0	0.0	0.0	-2.7	39.0	-226.7
1- 1	0.0	0.0	0.0	0.3	0.0	-226.7

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 2	si	1	Sx	-8.5	0.0	0.0	8.5
3- 1	si	6	Tz	-0.1	6.9	0.0	11.9
1- 1	si	9	Ty	0.0	0.0	26.3	45.6
5- 2	si	9	Si	-8.5	0.0	26.3	46.4

VERIFICA STABILITA' :

Caso 3- 1 | L0 = 240.0 | Lc = 240.0 | Ro = 3.6 | Im = 67.1 |
 Nodo 2 | om = 1.42 | csz = 1.00 | csy = 1.00 |
 Infless. Y | Ncrz = 543125.2 | Ncry = 197787.6 |
 | Nmax = -2.7 | Mzeq = 11788.3 | Myeq = 2027.6 |
 Ss = -80.6

P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 98
 ----- PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 2	0.0	0.0	0.0	-451.2	0.0	226.7
3- 1	0.0	0.0	0.0	-3.1	-39.0	226.7
1- 1	0.0	0.0	0.0	-2.7	0.0	226.7

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 2	si	1	Sx	-10.5	0.0	0.0	10.5
3- 1	si	6	Tz	-0.1	-6.9	0.0	11.9
1- 1	si	9	Ty	-0.1	0.0	-26.3	45.6
5- 2	si	9	Si	-10.5	0.0	-26.3	46.8

----- PROGR. 120.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
3- 1	13601.9	2339.6	0.0	-3.1	0.0	0.0
6- 1	13601.9	0.0	0.0	3.5	0.0	0.0

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
3-1	si	2	Sx	-92.9	0.0	0.0	92.9
6-1	si	5	Tz	-63.0	0.0	0.0	63.0

SOLLECITAZIONI : PROGR. 240.00

Caso	Ve	No	massimi	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5-2	si	2	Sx	0.0	0.0	0.0	-451.2	0.0	-226.7
3-1	si	2	Sx	0.0	0.0	0.0	-3.1	39.0	-226.7
1-1	si	2	Tz	0.0	0.0	0.0	-2.7	0.0	-226.7

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5-2	si	2	Sx	-10.5	0.0	0.0	10.5
3-1	si	6	Tz	-0.1	6.9	0.0	11.9
1-1	si	9	Ty	-0.1	0.0	26.3	45.6
5-2	si	10	Si	-10.5	0.0	26.3	46.8

VERIFICA STABILITA' :

Caso 3-1 | L0 = 240.0 | Lc = 240.0 | Ro = 3.6 | Im = 67.1
 Nodo 2 | om = 1.42 | csz = 1.00 | csy = 1.00
 Infless. Y
 Ncrz = 543125.2 | Ncry = 197787.6
 Nmax = -3.1 | Mzeq = 11788.3 | Myeq = 2027.6
 Ss = -80.6

P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 99
PROGR. 0.00

Caso	Ve	No	massimi	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5-2	si	2	Sx	0.0	0.0	0.0	-451.5	0.0	226.7
3-1	si	2	Sx	0.0	0.0	0.0	-5.6	-39.0	226.7
1-1	si	2	Tz	0.0	0.0	0.0	-3.0	0.0	226.7

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5-2	si	1	Sx	-10.5	0.0	0.0	10.5
3-1	si	6	Tz	-0.1	-6.9	0.0	11.9
1-1	si	9	Ty	-0.1	0.0	-26.3	45.6
5-2	si	9	Si	-10.5	0.0	-26.3	46.8

SOLLECITAZIONI : PROGR. 120.00

Caso	Ve	No	massimi	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
3-1	si	2	Sx	13601.9	2339.6	0.0	-5.6	0.0	0.0
6-1	si	5	Tz	13601.9	0.0	0.0	3.3	0.0	0.0

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
3-1	si	2	Sx	-93.0	0.0	0.0	93.0
6-1	si	5	Tz	-63.0	0.0	0.0	63.0

SOLLECITAZIONI : PROGR. 240.00

Caso	Ve	No	massimi	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5-2	si	2	Sx	0.0	0.0	0.0	-451.5	0.0	-226.7
3-1	si	2	Sx	0.0	0.0	0.0	-5.6	39.0	-226.7
1-1	si	2	Tz	0.0	0.0	0.0	-3.0	0.0	-226.7

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5-2	si	1	Sx	-10.5	0.0	0.0	10.5
3-1	si	6	Tz	-0.1	6.9	0.0	11.9
1-1	si	9	Ty	-0.1	0.0	26.3	45.6
5-2	si	9	Si	-10.5	0.0	26.3	46.8

VERIFICA STABILITA' :

Caso 3-1 | L0 = 240.0 | Lc = 240.0 | Ro = 3.6 | Im = 67.1
 Nodo 2 | om = 1.42 | csz = 1.00 | csy = 1.00
 Infless. Y
 Ncrz = 543125.2 | Ncry = 197787.6
 Nmax = -5.6 | Mzeq = 11788.3 | Myeq = 2027.6
 Ss = -80.7

P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 100
PROGR. 0.00

Caso	Ve	No	massimi	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7-1	si	2	Sx	0.0	0.0	0.0	-373.1	0.0	226.7
3-1	si	2	Sx	0.0	0.0	0.0	-3.7	-39.0	226.7
1-1	si	2	Tz	0.0	0.0	0.0	-3.4	0.0	226.7

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7-1	si	1	Sx	-8.7	0.0	0.0	8.7
3-1	si	6	Tz	-0.1	-6.9	0.0	11.9
1-1	si	9	Ty	-0.1	0.0	-26.3	45.6
7-1	si	9	Si	-8.7	0.0	-26.3	46.4

SOLLECITAZIONI : PROGR. 120.00

Caso	Ve	No	massimi	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
3-1	si	2	Sx	13601.9	2339.6	0.0	-3.7	0.0	0.0

6-1	13601.9	0.0	0.0	0.7	0.0	0.0
TENSIONI						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
3-1	si	2	Sx	-93.0	0.0	0.0
6-1	si	5	Tz	-63.1	0.0	0.0
			Si			93.0
						63.1

PROGR. 240.00

SOLLECITAZIONI						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7-1	0.0	0.0	0.0	-373.1	0.0	-226.7
3-1	0.0	0.0	0.0	-3.7	39.0	-226.7
1-1	0.0	0.0	0.0	-3.4	0.0	-226.7
TENSIONI						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
7-1	si	2	Sx	-8.7	0.0	0.0
3-1	si	6	Tz	-0.1	6.9	0.0
1-1	si	9	Ty	-0.1	0.0	26.3
7-1	si	10	Si	-8.7	0.0	26.3
						8.7
						11.9
						45.6
						46.4

VERIFICA STABILITA` :

Caso 3- 1 | L0 = 240.0 | Lc = 240.0 | Ro = 3.6 | Im = 67.1 |
 Nodo 2 | om = 1.42 | csz = 1.00 | csy = 1.00 |
 Influss. Y | Ncrz = 543125.2 | Ncry = 197787.6 |
 | Nmax = -3.7 | Mzeq = 11788.3 | Myeq = 2027.6 |
 | Ss = -80.6 |

P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 101
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5-2	0.0	0.0	0.0	-373.0	0.0	226.7
3-1	0.0	0.0	0.0	-5.7	-39.0	226.7
1-1	0.0	0.0	0.0	-3.3	0.0	226.7
TENSIONI						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
5-2	si	1	Sx	-8.7	0.0	0.0
3-1	si	6	Tz	-0.1	-6.9	0.0
1-1	si	9	Ty	-0.1	0.0	-26.3
5-2	si	9	Si	-8.7	0.0	-26.3
						8.7
						11.9
						45.6
						46.4

PROGR. 120.00

SOLLECITAZIONI						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
3-1	13601.9	2339.6	0.0	-5.7	0.0	0.0
6-1	13601.9	0.0	0.0	1.1	0.0	0.0
TENSIONI						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
3-1	si	2	Sx	-93.0	0.0	0.0
6-1	si	5	Tz	-63.1	0.0	0.0
			Si			93.0
						63.1

PROGR. 240.00

SOLLECITAZIONI						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5-2	0.0	0.0	0.0	-373.0	0.0	-226.7
3-1	0.0	0.0	0.0	-5.7	39.0	-226.7
1-1	0.0	0.0	0.0	-3.3	0.0	-226.7
TENSIONI						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
5-2	si	1	Sx	-8.7	0.0	0.0
3-1	si	6	Tz	-0.1	6.9	0.0
1-1	si	9	Ty	-0.1	0.0	26.3
5-2	si	9	Si	-8.7	0.0	26.3
						8.7
						11.9
						45.6
						46.4

VERIFICA STABILITA` :

Caso 3- 1 | L0 = 240.0 | Lc = 240.0 | Ro = 3.6 | Im = 67.1 |
 Nodo 2 | om = 1.42 | csz = 1.00 | csy = 1.00 |
 Influss. Y | Ncrz = 543125.2 | Ncry = 197787.6 |
 | Nmax = -5.7 | Mzeq = 11788.3 | Myeq = 2027.6 |
 | Ss = -80.7 |

P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 102
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7-1	0.0	0.0	0.0	-410.5	0.0	226.7
3-1	0.0	0.0	0.0	1.4	-39.0	226.7
1-1	0.0	0.0	0.0	0.3	0.0	226.7
TENSIONI						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
7-1	si	1	Sx	-9.6	0.0	0.0
3-1	si	6	Tz	0.0	-6.9	0.0
1-1	si	9	Ty	0.0	0.0	-26.3
7-1	si	9	Si	-9.6	0.0	-26.3
						9.6
						11.9
						45.6
						46.6

PROGR. 120.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
3-1	13601.9	2339.6	0.0	1.4	0.0	0.0
6-1	13601.9	0.0	0.0	0.9	0.0	0.0

TENSIONI	Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
	3-1	si	4	Sx	92.9	0.0	0.0	92.9
	6-1	si	5	Tz	-63.1	0.0	0.0	63.1

SOLLECITAZIONI : PROGR. 240.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7-1	0.0	0.0	0.0	-410.5	0.0	-226.7
3-1	0.0	0.0	0.0	1.4	39.0	-226.7
1-1	0.0	0.0	0.0	0.3	0.0	-226.7

TENSIONI	Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
	7-1	si	2	Sx	-9.6	0.0	0.0	9.6
	3-1	si	6	Tz	0.0	6.9	0.0	11.9
	1-1	si	9	Ty	0.0	0.0	26.3	45.6
	7-1	si	10	Si	-9.6	0.0	26.3	46.6

VERIFICA STABILITA' :

Caso 7-1 | L0 = 240.0 | Lc = 240.0 | Ro = 3.6 | Im = 67.1 |
 Nodo 2 | om = 1.42 | csz = 1.00 | csy = 1.00 |
 Influss. Y |
 Ncrz = 543125.2 | Ncry = 197787.6 |
 Nmax = -410.5 | Mzeq = 11788.3 | Myeq = 0.0 |
 Ss = -68.3

P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 103
PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI	Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
	7-1	0.0	0.0	0.0	178.3	0.0	226.7
	3-1	0.0	0.0	0.0	-0.1	-39.0	226.7
	1-1	0.0	0.0	0.0	0.6	0.0	226.7

TENSIONI	Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
	7-1	si	1	Sx	4.1	0.0	0.0	4.1
	3-1	si	6	Tz	0.0	-6.9	0.0	11.9
	1-1	si	9	Ty	0.0	0.0	-26.3	45.6
	7-1	si	9	Si	4.1	0.0	-26.3	45.8

SOLLECITAZIONI : PROGR. 120.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
3-1	13601.9	2339.6	0.0	-0.1	0.0	0.0
6-2	13601.9	0.0	0.0	-1.8	0.0	0.0

TENSIONI	Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
	3-1	si	2	Sx	-92.9	0.0	0.0	92.9
	6-2	si	5	Tz	-63.1	0.0	0.0	63.1

SOLLECITAZIONI : PROGR. 240.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7-1	0.0	0.0	0.0	178.3	0.0	-226.7
3-1	0.0	0.0	0.0	-0.1	39.0	-226.7
1-1	0.0	0.0	0.0	0.6	0.0	-226.7

TENSIONI	Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
	7-1	si	1	Sx	4.1	0.0	0.0	4.1
	3-1	si	6	Tz	0.0	6.9	0.0	11.9
	1-1	si	9	Ty	0.0	0.0	26.3	45.6
	7-1	si	9	Si	4.1	0.0	26.3	45.8

VERIFICA STABILITA' :

Caso 3-1 | L0 = 240.0 | Lc = 240.0 | Ro = 3.6 | Im = 67.1 |
 Nodo 2 | om = 1.42 | csz = 1.00 | csy = 1.00 |
 Influss. Y |
 Ncrz = 543125.2 | Ncry = 197787.6 |
 Nmax = -0.1 | Mzeq = 11788.3 | Myeq = 2027.6 |
 Ss = -80.5

P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 118
PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI	Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
	6-1	0.0	0.0	0.0	693.3	0.0	340.0
	4-1	0.0	0.0	0.0	599.3	66.2	340.0
	1-1	0.0	0.0	0.0	487.0	0.0	340.0

TENSIONI	Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
	6-1	si	1	Sx	16.1	0.0	0.0	16.1
	4-1	si	5	Tz	13.9	10.7	0.0	23.1
	1-1	si	9	Ty	11.3	0.0	-39.5	69.3
	6-1	si	9	Si	16.1	0.0	-39.5	70.3

PROGR. 180.00

SOLLECITAZIONI						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
4-1	30604.2	-5954.9	0.0	599.3	0.0	0.0
7-2	30604.2	0.0	0.0	598.3	0.0	0.0

TENSIONI							
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
4-1	si	3	Sx	231.7	0.0	0.0	231.7
7-2	si	6	Tz	-128.0	0.0	0.0	128.0
7-2	si	9	Ty	13.9	0.0	0.0	13.9

PROGR. 360.00

SOLLECITAZIONI						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6-1	0.0	0.0	0.0	693.3	0.0	-340.0
4-1	0.0	0.0	0.0	599.3	-66.2	-340.0
1-1	0.0	0.0	0.0	487.0	0.0	-340.0

TENSIONI							
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6-1	si	1	Sx	16.1	0.0	0.0	16.1
4-1	si	5	Tz	13.9	-10.7	0.0	23.1
1-1	si	9	Ty	11.3	0.0	39.5	69.3
6-1	si	9	Si	16.1	0.0	39.5	70.3

Asta Tesa Per tutte le condizioni di carico.
 P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 119
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6-2	-217321.9	0.6	0.0	-100.4	0.0	5040.6

TENSIONI							
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6-2	si	3	Sx	-1010.2	0.0	0.0	1010.2
6-2	si	5	Tz	1005.5	116.5	0.0	1025.6
6-2	si	9	Ty	-2.3	0.0	-585.5	1014.1
6-2	si	14	Si	-664.6	0.0	-550.2	1161.8

PROGR. 180.00

SOLLECITAZIONI						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5-1	193933.3	102.7	0.0	-13426.2	-0.6	-1218.9
6-1	216773.5	6.4	0.0	-129.3	0.0	-1626.2

TENSIONI							
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5-1	si	2	Sx	-1213.2	0.0	0.0	1213.2
6-1	si	5	Tz	-1008.3	-37.6	0.0	1010.4
6-1	si	9	Ty	-3.0	0.0	188.9	327.2

PROGR. 360.00

SOLLECITAZIONI						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5-1	-548166.7	206.5	0.0	-13426.2	-0.6	-7026.7
6-1	-598653.1	13.4	0.0	-129.3	0.0	-7434.0

TENSIONI							
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5-1	no	3	Sx	-2857.3	0.0	0.0	2857.3
6-1	no	5	Tz	2773.4	-171.8	0.0	2789.3
6-1	si	9	Ty	-3.0	0.0	863.5	1495.7
5-1	no	8	Si	-2855.3	-162.4	0.0	2869.1

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

VERIFICA STABILITA :

Caso 5-1 | LO = 360.0 | Lc = 360.0 | RO = 3.6 | Im = 100.6 |
 Nodo 3 | om = 2.02 | csz = 1.09 | csy = 1.30 |
 Infless. Y | Ncrz = 241389.0 | Ncry = 87905.6 |
 | Nmax = -13426.2 | Mzeq = -411125.0 | Myeq = 154.9 |
 | Ss = -2714.9 |

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
 P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 120
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5-1	-573928.0	205.9	0.0	-12537.9	0.4	7744.9
4-1	-573643.0	6686.5	0.0	-119.0	88.2	7744.7
6-2	-580684.5	-12.5	0.0	-141.8	-0.1	7775.3

TENSIONI							
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5-1	no	3	Sx	-2956.1	0.0	0.0	2956.1
4-1	no	5	Tz	2676.4	182.7	0.0	2695.1
6-2	si	9	Ty	-3.3	0.0	-903.2	1564.3
5-1	no	8	Si	-2954.1	179.0	0.0	2970.3

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 PROGR. 240.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 1	355608.2	102.4	0.0	-12537.9	0.4	1.2
6- 2	356143.5	0.0	0.0	-141.8	-0.1	31.6

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 1	no	2	Sx	-1942.3	0.0	0.0	1942.3
6- 2	no	6	Tz	-1655.0	-0.7	0.0	1655.0
6- 2	si	9	Ty	-3.3	0.0	-3.7	7.2

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" < Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" < Samm. magg.)
 PROGR. 480.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 1	-573351.1	-1.0	0.0	-12537.9	0.4	-7742.5
4- 1	-573154.6	6686.0	0.0	-119.0	-88.2	-7742.7
6- 1	-580465.1	-11.6	0.0	-138.9	0.1	-7773.1

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 1	no	4	Sx	-2950.8	0.0	0.0	2950.8
4- 1	no	5	Tz	2674.2	-182.7	0.0	2692.8
6- 1	si	9	Ty	-3.2	0.0	902.9	1563.9
5- 1	no	7	Si	-2950.8	178.9	0.0	2967.1

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

VERIFICA STABILITA` :

Caso 5- 1 | L0 = 480.0 | Lc = 480.0 | Ro = 3.6 | Im = 134.2 |
 Nodo 3 | om = 2.93 | csz = 1.16 | csy = 1.61 |
 Infless. Y |
 Ncrz = 135781.3 | Ncry = 49446.9 |
 Nmax = -12537.9 | Mzeq = -430446.0 | Myeq = 154.4 |
 Ss = -3174.8

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Si amm. magg.)
 P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 121
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 1	-547759.1	-0.9	0.0	-12432.9	0.0	7025.0
6- 2	-597819.4	12.2	0.0	-121.7	0.0	7425.4

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 1	no	4	Sx	-2829.7	0.0	0.0	2829.7
6- 2	no	5	Tz	2769.7	171.6	0.0	2785.6
6- 2	si	9	Ty	-2.8	0.0	-862.5	1493.9
5- 1	no	7	Si	-2829.7	-162.3	0.0	2843.6

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 PROGR. 180.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 1	194036.3	-0.5	0.0	-12432.9	0.0	1217.2
6- 2	216042.6	5.8	0.0	-121.7	0.0	1617.6

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 1	si	1	Sx	-1189.3	0.0	0.0	1189.3
6- 2	si	5	Tz	-1004.7	37.4	0.0	1006.8
6- 2	si	9	Ty	-2.8	0.0	-187.9	325.4
5- 1	si	5	Si	-1189.3	28.1	0.0	1190.3

PROGR. 360.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 1	-215057.5	0.6	0.0	-108.1	0.0	-5033.9

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6- 1	si	3	Sx	-999.9	0.0	0.0	999.9
6- 1	si	5	Tz	994.8	-116.3	0.0	1015.0
6- 1	si	9	Ty	-2.5	0.0	584.7	1012.8
6- 1	si	14	Si	-657.9	0.0	549.4	1156.9

VERIFICA STABILITA' :

Caso 5- 1 | LO = 360.0 | Lc = 360.0 | Ro = 3.6 | Im = 100.6 |
 Nodo 4 | om = 2.02 | csz = 1.08 | csy = 1.27 |
 Infless. Y | Ncrz = 241389.0 | Ncry = 87905.6 |
 | Nmax = -12432.9 | Mzeq = -410819.3 | Myeq = -0.6 |
 | Ss = -2650.2

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > siamm. magg.)
 P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 122
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 2	0.0	0.0	0.0	850.8	0.0	453.4
4- 1	0.0	0.0	0.0	742.7	88.2	453.4
1- 1	0.0	0.0	0.0	603.8	0.0	453.4

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 2	si	1	Sx	19.8	0.0	0.0	19.8
4- 1	si	5	Tz	17.3	14.2	0.0	30.1
1- 1	si	9	Ty	14.1	0.0	-52.7	92.3
5- 2	si	9	Si	19.8	0.0	-52.7	93.3

PROGR. 240.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
4- 1	54407.5	-10586.5	0.0	742.7	0.0	0.0
3- 1	54407.5	0.0	0.0	456.5	0.0	0.0

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
4- 1	si	3	Sx	404.4	0.0	0.0	404.4
3- 1	si	5	Tz	-241.7	0.0	0.0	241.7

PROGR. 480.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
5- 2	0.0	0.0	0.0	850.8	0.0	-453.4
4- 1	0.0	0.0	0.0	742.7	-88.2	-453.4
1- 1	0.0	0.0	0.0	603.8	0.0	-453.4

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
5- 2	si	1	Sx	19.8	0.0	0.0	19.8
4- 1	si	5	Tz	17.3	-14.2	0.0	30.1
1- 1	si	9	Ty	14.1	0.0	52.7	92.3
5- 2	si	9	Si	19.8	0.0	52.7	93.3

Asta Tesa Per tutte le condizioni di carico.
 P_HEB140_S004 (4) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 123
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 2	0.0	0.0	0.0	703.5	0.0	340.0
4- 1	0.0	0.0	0.0	599.3	66.2	340.0
1- 1	0.0	0.0	0.0	487.4	0.0	340.0

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6- 2	si	1	Sx	16.4	0.0	0.0	16.4
4- 1	si	5	Tz	13.9	10.7	0.0	23.1
1- 1	si	9	Ty	11.3	0.0	-39.5	69.3
6- 2	si	9	Si	16.4	0.0	-39.5	70.3

PROGR. 180.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
4- 1	30604.2	-5954.9	0.0	599.3	0.0	0.0
7- 2	30604.2	0.0	0.0	597.1	0.0	0.0

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
4- 1	si	3	Sx	231.7	0.0	0.0	231.7
7- 2	si	6	Tz	-128.0	0.0	0.0	128.0
7- 2	si	9	Ty	13.9	0.0	0.0	13.9

PROGR. 360.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 2	0.0	0.0	0.0	703.5	0.0	-340.0
4- 1	0.0	0.0	0.0	599.3	-66.2	-340.0
1- 1	0.0	0.0	0.0	487.4	0.0	-340.0

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6- 2	si	3	Sx	16.4	0.0	0.0	16.4
4- 1	si	5	Tz	13.9	-10.7	0.0	23.1
1- 1	si	9	Ty	11.3	0.0	39.5	69.3
6- 2	si	9	Si	16.4	0.0	39.5	70.3

Asta Tesa Per tutte le condizioni di carico.

VERIFICA ELEMENTI IN ACCIAIO
 lavoro : SCISTF

Unita di misura : Kgf ; cm ; Kgf/cmq ; Kgf*cm

MATERIALI

Fe360: Mod.El.= 2100000.; Samm= 1600.(1400. per sp>40 mm)

CASI DI CARICO

N	Descrizione	Soll.
1	P.P.+ Perm.	1
2	C.1 +Accid.	1
3	C.2 + Vx	1
4	C.2 + Vy	1
5	C.2 + Dt	2
6	C.2 + Sx	2
7	C.2 + Sy	2

CARATTERISTICHE GEOMETRICHE

P_HEB180_S002 (2) :
A = 65.2604E+00 Jz= 3.8316E+03 Jy= 1.3629E+03 Jt= 34.4246E+00

P_HEB180_S002 (2) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 1
PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	212250.2	-764454.4	0.0	-17963.3	-832.4	-1006.9
6- 2	837495.3	-1386.8	0.0	-18946.8	-5.0	-2878.3

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 2	no	1	Sx	-5822.1	0.0	0.0	5822.1
6- 2	no	5	Tz	-2259.5	-44.3	0.0	2260.8
6- 2	si	9	Ty	-290.8	0.0	212.8	469.4

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	52157.0	-632109.1	0.0	-17881.8	-832.4	-1006.9
6- 2	379847.7	-589.1	0.0	-18865.3	-5.0	-2878.3

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 2	no	1	Sx	-4570.8	0.0	0.0	4570.8
6- 2	si	5	Tz	-1182.1	-44.3	0.0	1184.6
6- 2	si	9	Ty	-289.3	0.0	212.8	468.5

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 1	-108233.3	500362.7	0.0	-17790.4	822.5	-989.2
6- 2	-77799.8	208.7	0.0	-18783.8	-5.0	-2878.3

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 1	no	3	Sx	-3831.1	0.0	0.0	3831.1
6- 2	si	5	Tz	-104.8	-44.3	0.0	129.8
6- 2	si	9	Ty	-287.8	0.0	212.8	467.6

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

VERIFICA STABILITA' :

Caso 7- 2 | L0 = 318.0 | Lc = 222.6 | Ro = 4.6 | Im = 48.7 |
Nodo 1 | om = 1.21 | csz = 1.02 | csy = 1.05 |
Inflless. Y | Ncrz = 1602679.8 | Ncry = 570057.9 |
| Nmax = -17963.3 | Mzeq = 84900.1 | Myeq = -658578.1 |
| Ss = -5100.0 |

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
P_HEB180_S002 (2) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 2
PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 1	-107942.0	500362.7	0.0	-16529.5	1450.2	-989.2
7- 2	-107632.4	-499763.8	0.0	-16539.4	-1447.0	-1006.9
6- 2	-75951.5	208.7	0.0	-17522.8	-2.5	-2806.1

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 1	no	3	Sx	-3811.1	0.0	0.0	3811.1
7- 2	si	5	Tz	-706.5	-56.5	0.0	713.3
6- 2	si	9	Ty	-268.4	0.0	207.4	448.5

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

SOLLECITAZIONI :
| Caso | MZ | MY | MT | N | TZ | TY |

7- 2	-256146.6	-286330.5	0.0	-16463.7	-1447.0	-1006.9
6- 2	-489854.3	573.9	0.0	-17447.2	-2.5	-2806.1

TENSIONI

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 2	no	4	Sx Si	-2744.8	0.0	0.0	2744.8
7- 2	si	5	Tz	-55.0	-56.5	0.0	112.2
6- 2	si	9	Ty	-267.2	0.0	207.4	447.7

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

 PROGR. 295.00

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 2	-903757.2	939.1	0.0	-17371.6	-2.5	-2806.1
7- 2	-404660.7	-72897.2	0.0	-16388.1	-1447.0	-1006.9

TENSIONI

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6- 2	no	3	Sx Si	-2395.2	0.0	0.0	2395.2
7- 2	si	5	Tz	596.4	-56.5	0.0	604.4
6- 2	si	9	Ty	-265.9	0.0	207.4	447.0

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

VERIFICA STABILITA' :

Caso 7- 2 | L0 = 295.0 | Lc = 206.5 | Ro = 4.6 | Im = 45.2 |
 Nodo 4 | om = 1.17 | csz = 1.01 | csy = 1.04 |
 Infless. Y

| Ncrz = 1862331.4 | Ncry = 662413.5 |
 | Nmax = -16539.4 | Mzeq = -285849.4 | Myeq = -329017.2 |
 Ss = -3234.8

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
 P_HEBI80_S002 (2) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 3

 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	207721.0	-764975.0	0.0	-17959.8	-834.8	-995.5
6- 2	832244.4	-734.0	0.0	-18943.1	-2.9	-2865.5

TENSIONI

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 2	no	1	Sx Si	-5814.8	0.0	0.0	5814.8
6- 2	no	5	Tz	-2246.2	-44.0	0.0	2247.5
6- 2	si	9	Ty	-290.5	0.0	211.8	468.0

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

 PROGR. 159.00

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	49441.8	-632249.1	0.0	-17878.3	-834.8	-995.5
6- 2	376634.6	-271.7	0.0	-18861.6	-2.9	-2865.5

TENSIONI

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 2	no	1	Sx Si	-4565.3	0.0	0.0	4565.3
6- 2	si	5	Tz	-1174.1	-44.0	0.0	1176.6
6- 2	si	9	Ty	-289.1	0.0	211.8	467.1

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

 PROGR. 318.00

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 1	-109095.2	499856.0	0.0	-17793.6	828.5	-988.6
6- 2	-78975.2	190.6	0.0	-18780.1	-2.9	-2865.5

TENSIONI

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 1	no	3	Sx Si	-3829.8	0.0	0.0	3829.8
6- 2	si	5	Tz	-102.0	-44.0	0.0	127.3
6- 2	si	9	Ty	-287.7	0.0	211.8	466.2

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

VERIFICA STABILITA' :

Caso 7- 2 | L0 = 318.0 | Lc = 222.6 | Ro = 4.6 | Im = 48.7 |
 Nodo 1 | om = 1.21 | csz = 1.02 | csy = 1.05 |
 Infless. Y

| Ncrz = 1602679.8 | Ncry = 570057.9 |
 | Nmax = -17959.8 | Mzeq = 83088.4 | Myeq = -658794.3 |
 Ss = -5097.0

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
 P_HEBI80_S002 (2) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 4

 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
------	----	----	----	---	----	----

7-1	-108827.0	499856.0	0.0	-16532.6	1446.8	-988.6
7-2	-108563.1	-499523.2	0.0	-16535.8	-1445.1	-995.5
6-2	-77165.6	190.6	0.0	-17519.1	-0.3	-2793.3

TENSIONI

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
7-1	no	3	Sx	Si	-3809.9	0.0	0.0	3809.9
7-2	si	5	Tz		-703.9	-56.2	0.0	710.6
6-2	si	9	Ty		-268.4	0.0	206.5	447.2

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 PROGR. 147.50

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7-2	-255394.5	-286370.9	0.0	-16460.2	-1445.1	-995.5
6-2	-489178.1	238.8	0.0	-17443.5	-0.3	-2793.3

TENSIONI

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
7-2	no	4	Sx	Si	-2743.2	0.0	0.0	2743.2
7-2	si	5	Tz		-56.8	-56.2	0.0	112.8
6-2	si	9	Ty		-267.2	0.0	206.5	446.5

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 PROGR. 295.00

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6-2	-901190.6	287.0	0.0	-17367.9	-0.3	-2793.3
7-2	-402225.9	-73218.7	0.0	-16384.6	-1445.1	-995.5

TENSIONI

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
6-2	no	3	Sx	Si	-2384.8	0.0	0.0	2384.8
7-2	si	5	Tz		590.3	-56.2	0.0	598.3
6-2	si	9	Ty		-266.0	0.0	206.5	445.7

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

VERIFICA STABILITA' :

Caso 7-2 | L0 = 295.0 | Lc = 206.5 | Ro = 4.6 | Im = 45.2
 Nodo 4 | om = 1.17 | csz = 1.01 | csy = 1.04
 Infless. Y
 Ncrz = 1862331.4 | Ncry = 662413.5
 Nmax = -16535.8 | Mzeq = -284760.7 | Myeq = -329001.4
 Ss = -3232.0

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
 P_HEB180_S002 (2) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7-1	207616.2	764178.1	0.0	-17959.9	832.5	-995.3
6-2	831486.9	53.0	0.0	-18942.1	-0.3	-2863.4

TENSIONI

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
7-1	no	2	Sx	Si	-5809.3	0.0	0.0	5809.3
6-2	no	5	Tz		-2243.3	-43.9	0.0	2244.5
6-2	si	9	Ty		-290.2	0.0	211.7	467.6

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 PROGR. 159.00

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7-1	49368.5	631813.1	0.0	-17878.4	832.5	-995.3
6-2	376212.3	108.2	0.0	-18860.6	-0.3	-2863.4

TENSIONI

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
7-1	no	2	Sx	Si	-4562.3	0.0	0.0	4562.3
6-2	si	5	Tz		-1172.5	-43.9	0.0	1175.0
6-2	si	9	Ty		-289.0	0.0	211.7	466.8

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 PROGR. 318.00

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7-2	-109149.0	-499538.5	0.0	-17793.5	-832.7	-988.2
6-2	-79062.3	163.5	0.0	-18779.1	-0.3	-2863.4

TENSIONI

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
7-2	no	4	Sx	Si	-3827.9	0.0	0.0	3827.9
6-2	si	5	Tz		-101.8	-43.9	0.0	127.1
6-2	si	9	Ty		-287.7	0.0	211.7	466.0

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

VERIFICA STABILITA' :

Caso 7- 1 | L0 = 318.0 | Lc = 222.6 | Ro = 4.6 | Im = 48.7
 Nodo 2 | om = 1.21 | csz = 1.02 | csy = 1.05 |
 Infless. Y
 Ncrz = 1602679.8 | Ncry = 570057.9
 Nmax = -17959.9 | Mzeq = 83046.5 | Myeq = 658286.1
 Ss = -5093.4

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
 P_HEB180_S002 (2) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 6
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	-108880.9	-499538.5	0.0	-16532.6	-1443.8	-988.2
7- 1	-108604.7	499448.0	0.0	-16535.9	1443.4	-995.3
6- 2	-77254.6	163.5	0.0	-17518.2	2.2	-2791.2

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 2	no	4	Sx	-3807.9	0.0	0.0	3807.9
7- 1	si	6	Tz	-703.7	56.2	0.0	710.4
6- 2	si	9	Ty	-268.4	0.0	206.3	446.9

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Siamm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Siamm. magg.)
 PROGR. 147.50

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 1	-255406.8	286547.7	0.0	-16460.3	1443.4	-995.3
6- 2	-488956.1	-153.9	0.0	-17442.6	2.2	-2791.2

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 1	no	3	Sx	-2744.4	0.0	0.0	2744.4
7- 1	si	6	Tz	-57.0	56.2	0.0	112.8
6- 2	si	9	Ty	-267.3	0.0	206.3	446.3

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Siamm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Siamm. magg.)
 PROGR. 295.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 2	-900657.6	-471.3	0.0	-17366.9	2.2	-2791.2
7- 1	-402208.9	73647.4	0.0	-16384.7	1443.4	-995.3

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6- 2	no	4	Sx	-2384.8	0.0	0.0	2384.8
7- 1	si	6	Tz	589.7	56.2	0.0	597.6
6- 2	si	9	Ty	-266.3	0.0	206.3	445.7

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Siamm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Siamm. magg.)

VERIFICA STABILITA' :

Caso 7- 1 | L0 = 295.0 | Lc = 206.5 | Ro = 4.6 | Im = 45.2
 Nodo 3 | om = 1.17 | csz = 1.01 | csy = 1.04 |
 Infless. Y
 Ncrz = 1862331.4 | Ncry = 662413.5
 Nmax = -16535.9 | Mzeq = -284767.3 | Myeq = 329127.8
 Ss = -3232.9

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
 P_HEB180_S002 (2) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 7
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 1	212455.7	767710.6	0.0	-17648.1	862.9	-1007.3
6- 2	835538.6	1853.1	0.0	-18630.3	6.5	-2870.5

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 1	no	2	Sx	-5839.3	0.0	0.0	5839.3
6- 2	no	6	Tz	-2250.7	44.2	0.0	2252.0
6- 2	si	9	Ty	-284.9	0.0	212.2	465.0

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Siamm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Siamm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Siamm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Siamm. magg.)
 PROGR. 159.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 1	52289.4	630507.2	0.0	-17566.6	862.9	-1007.3
6- 2	379125.4	814.9	0.0	-18548.8	6.5	-2870.5

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 1	no	2	Sx	-4555.7	0.0	0.0	4555.7
6- 2	si	6	Tz	-1175.9	44.2	0.0	1178.4
6- 2	si	9	Ty	-284.0	0.0	212.2	464.5

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Siamm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Siamm. magg.)
 PROGR. 318.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	-108129.4	-494347.0	0.0	-17475.3	-850.2	-990.2
6- 2	-77287.8	-223.3	0.0	-18467.3	6.5	-2870.5

TENSIONI

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 2	no	4	Sx Si	-3786.3	0.0	0.0	3786.3
6- 2	si	6	Tz	-101.1	44.2	0.0	126.8
6- 2	si	9	Ty	-283.0	0.0	212.2	463.9

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

VERIFICA STABILITA` :

Caso 7- 1 | L0 = 318.0 | Lc = 222.6 | Ro = 4.6 | Im = 48.7 |
Nodo 2 | om = 1.21 | csz = 1.02 | csy = 1.05 |
Influss. Y | Ncrz = 1602679.8 | Ncry = 570057.9 |
| Nmax = -17648.1 | Mzeq = 84982.3 | Myeq = 657947.9 |
| Ss = -5085.9

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
P_HEB180_S002 (2) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 8
PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	-165275.0	-424633.9	0.0	-16499.9	-1498.4	-990.2
7- 1	-165996.7	424024.1	0.0	-16509.6	1494.1	-1007.3
6- 2	-239240.8	-254.7	0.0	-17491.8	3.3	-2792.2

TENSIONI

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 2	no	4	Sx Si	-3445.2	0.0	0.0	3445.2
7- 1	si	6	Tz	-462.0	57.8	0.0	472.7
6- 2	si	9	Ty	-268.1	0.0	206.4	446.9

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
PROGR. 118.50

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 1	-285365.9	246976.0	0.0	-16448.9	1494.1	-1007.3
6- 2	-570116.0	-644.0	0.0	-17431.1	3.3	-2792.2

TENSIONI

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 1	no	3	Sx Si	-2553.3	0.0	0.0	2553.3
7- 1	si	6	Tz	69.4	57.8	0.0	121.8
6- 2	si	9	Ty	-267.3	0.0	206.4	446.4

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
PROGR. 237.00

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 2	-900991.3	-1033.3	0.0	-17370.4	3.3	-2792.2
7- 1	-404735.2	69927.8	0.0	-16388.1	1494.1	-1007.3

TENSIONI

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6- 2	no	4	Sx Si	-2389.3	0.0	0.0	2389.3
7- 1	si	6	Tz	600.8	57.8	0.0	609.1
6- 2	si	9	Ty	-266.5	0.0	206.4	445.9

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

VERIFICA STABILITA` :

Caso 7- 1 | L0 = 237.0 | Lc = 165.9 | Ro = 4.6 | Im = 36.3 |
Nodo 3 | om = 1.10 | csz = 1.01 | csy = 1.02 |
Influss. Y | Ncrz = 2885388.6 | Ncry = 1026305.1 |
| Nmax = -16509.6 | Mzeq = -309239.8 | Myeq = 282385.6 |
| Ss = -2922.6

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
P_HEB180_S002 (2) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 9
PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	-107996.1	-494347.0	0.0	-16844.9	-1202.0	-990.2
7- 1	-107734.7	493303.8	0.0	-16854.6	1194.5	-1007.3
6- 2	-76380.4	-223.3	0.0	-17836.8	0.5	-2833.7

TENSIONI

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 2	no	4	Sx Si	-3776.3	0.0	0.0	3776.3
7- 1	si	6	Tz	-702.0	49.3	0.0	707.2
6- 2	si	9	Ty	-273.4	0.0	209.5	454.3

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
PROGR. 29.00

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	-136711.7	-459490.5	0.0	-16830.0	-1202.0	-990.2
7- 1	-136947.4	458664.0	0.0	-16839.7	1194.5	-1007.3
6- 2	-158556.6	-239.0	0.0	-17821.9	0.5	-2833.7

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 2	no	4	Sx Si	-3613.4	0.0	0.0	3613.4
7- 1	si	6	Tz	-584.2	49.3	0.0	590.4
6- 2	si	9	Ty	-273.2	0.0	209.5	454.2

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 PROGR. 58.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	-165427.2	-424633.9	0.0	-16815.1	-1202.0	-990.2
7- 1	-166160.2	424024.1	0.0	-16824.9	1194.5	-1007.3
6- 2	-240732.9	-254.7	0.0	-17807.1	0.5	-2833.7

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 2	no	4	Sx Si	-3450.4	0.0	0.0	3450.4
7- 1	si	6	Tz	-466.4	49.3	0.0	474.2
6- 2	si	9	Ty	-272.9	0.0	209.5	454.0

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

VERIFICA STABILITA' :

Caso 7- 2 | L0 = 58.0 | Lc = 40.6 | Ro = 4.6 | Im = 8.9 |
 Nodo 4 | om = 1.00 | csz = 1.00 | csy = 1.00 |
 Infless. Y
 | Ncrz = 48177583.4 | Ncry = 17136305.2 |
 | Nmax = -16844.9 | Mzeq = -142454.8 | Myeq = -466461.8 |
 Ss = -3677.9

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
 P_HEB180_S002 (2) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 73
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 1	-212681.1	-774474.5	0.0	-17116.4	915.5	1007.2
6- 1	-834494.3	-919.4	0.0	-18099.9	-2.8	2854.9

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 1	no	3	Sx Si	-5876.3	0.0	0.0	5876.3
6- 1	no	6	Tz	1684.1	-43.8	0.0	1685.8
6- 1	si	9	Ty	-277.6	0.0	-211.0	459.0

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" < Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" < Samm. magg.)
 PROGR. 188.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 1	-23318.8	602355.8	0.0	-17020.0	915.5	1007.2
6- 1	-297772.8	-386.8	0.0	-18003.5	-2.8	2854.9

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 1	no	3	Sx Si	-4293.4	0.0	0.0	4293.4
6- 1	si	6	Tz	424.1	-43.8	0.0	430.9
6- 1	si	9	Ty	-276.0	0.0	-211.0	458.0

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 PROGR. 376.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 1	166043.4	430237.1	0.0	-16923.7	915.5	1007.2
6- 1	238948.6	145.8	0.0	-17907.1	-2.8	2854.9

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 1	no	2	Sx Si	-3490.5	0.0	0.0	3490.5
6- 1	si	6	Tz	-835.9	-43.8	0.0	839.3
6- 1	si	9	Ty	-274.3	0.0	-211.0	457.0

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

VERIFICA STABILITA' :

Caso 7- 1 | L0 = 376.0 | Lc = 263.2 | Ro = 4.6 | Im = 57.6 |
 Nodo 3 | om = 1.30 | csz = 1.02 | csy = 1.07 |
 Infless. Y
 | Ncrz = 1146371.3 | Ncry = 407753.3 |
 | Nmax = -17116.4 | Mzeq = -85072.4 | Myeq = 636779.6 |
 Ss = -5032.0

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
 P_HEB180_S002 (2) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 74

SOLLECITAZIONI : PROGR. 0.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7-1	165873.0	430237.1	0.0	-16470.3	1519.8	1007.2
6-1	237141.5	145.8	0.0	-17453.7	-4.2	2823.4

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7-1	no	2	Sx	Si	0.0	0.0	3483.2
7-1	si	5	Tz	Ty	58.5	0.0	107.0
6-1	si	9	Ty	Sx	0.0	-208.7	449.7

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

SOLLECITAZIONI : PROGR. 118.50

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7-1	285231.6	250137.2	0.0	-16409.5	1519.8	1007.2
6-1	571715.2	640.8	0.0	-17393.0	-4.2	2823.4

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7-1	no	2	Sx	Si	0.0	0.0	2573.3
7-1	si	5	Tz	Ty	58.5	0.0	577.1
6-1	si	9	Ty	Sx	0.0	-208.7	449.0

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

SOLLECITAZIONI : PROGR. 237.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6-1	906288.9	1135.8	0.0	-17332.2	-4.2	2823.4
7-1	404590.3	70037.3	0.0	-16348.8	1519.8	1007.2

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6-1	no	2	Sx	Si	0.0	0.0	2401.9
7-1	si	5	Tz	Ty	58.5	0.0	1106.6
6-1	si	9	Ty	Sx	0.0	-208.7	448.4

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

VERIFICA STABILITA' :

Caso 7-1 | L0 = 237.0 | Lc = 165.9 | Ro = 4.6 | Im = 36.3
 Nodo 2 | om = 1.10 | csz = 1.01 | csy = 1.02
 Influss. Y | Ncrz = 2885388.6 | Ncry = 1026305.1
 | Nmax = -16470.3 | Mzeq = 309103.4 | Myeq = 286157.2
 | Ss = -2947.0

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
 P_HEB180_S002 (2) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 75

SOLLECITAZIONI : PROGR. 0.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7-2	-206260.4	-776799.7	0.0	-17110.1	-923.4	990.3
6-1	-829546.3	-588.0	0.0	-18096.6	-2.0	2842.9

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7-2	no	4	Sx	Si	0.0	0.0	5876.5
6-1	no	6	Tz	Ty	-43.6	0.0	1673.8
6-1	si	9	Ty	Sx	0.0	-210.2	457.7

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione normale "Sx" < Sigma ammissibile ("Sx" < Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" < Sigma ammissibile ("Si" < Samm. magg.)

SOLLECITAZIONI : PROGR. 188.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7-2	-20075.5	-603195.3	0.0	-17013.7	-923.4	990.3
6-1	-295079.6	-206.8	0.0	-18000.2	-2.0	2842.9

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7-2	no	4	Sx	Si	0.0	0.0	4291.2
6-1	si	6	Tz	Ty	-43.6	0.0	424.4
6-1	si	9	Ty	Sx	0.0	-210.2	456.7

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

SOLLECITAZIONI : PROGR. 376.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7-1	166420.4	429942.2	0.0	-16920.6	918.8	995.3
6-1	239387.0	174.4	0.0	-17903.8	-2.0	2842.9

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7-1	no	2	Sx	Si	0.0	0.0	3489.4
6-1	si	6	Tz	Ty	-43.6	0.0	840.3
6-1	si	9	Ty	Sx	0.0	-210.2	455.8

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

VERIFICA STABILITA' :

Caso 7- 2 | L0 = 376.0 | Lc = 263.2 | Ro = 4.6 | Im = 57.6 |
 Nodo 4 | om = 1.30 | csz = 1.02 | csy = 1.07 |
 Infless. Y |
 Ncrz = 1146371.3 | Ncry = 407753.3 |
 Nmax = -17110.1 | Mzeq = -82504.2 | Myeq = -637916.2 |
 Ss = -5033.6

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
 P_HEB180_S002 (2) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 76
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 1	166282.9	429942.2	0.0	-16467.2	1518.0	995.3
6- 1	237616.9	174.4	0.0	-17450.4	-0.9	2811.4

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
7- 1	no	2	Sx	Si	-3482.2	0.0	0.0	3482.2
7- 1	si	5	Tz	-35.6	58.3	0.0	107.1	
6- 1	si	9	Ty	-267.3	0.0	-207.8	448.4	

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 PROGR. 118.50

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 1	284226.8	250055.1	0.0	-16406.4	1518.0	995.3
6- 1	570769.3	283.0	0.0	-17389.7	-0.9	2811.4

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
7- 1	no	2	Sx	Si	-2570.3	0.0	0.0	2570.3
7- 1	si	5	Tz	-565.8	58.3	0.0	574.8	
6- 1	si	9	Ty	-266.4	0.0	-207.8	447.8	

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 PROGR. 237.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 1	903921.8	391.5	0.0	-17329.0	-0.9	2811.4
7- 1	402170.6	70167.9	0.0	-16345.7	1518.0	995.3

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
6- 1	no	2	Sx	Si	-2391.3	0.0	0.0	2391.3
7- 1	si	5	Tz	-1096.0	58.3	0.0	1100.7	
6- 1	si	9	Ty	-265.4	0.0	-207.8	447.2	

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

VERIFICA STABILITA' :

Caso 7- 1 | L0 = 237.0 | Lc = 165.9 | Ro = 4.6 | Im = 36.3 |
 Nodo 2 | om = 1.10 | csz = 1.01 | csy = 1.02 |
 Infless. Y |
 Ncrz = 2885388.6 | Ncry = 1026305.1 |
 Nmax = -16467.2 | Mzeq = 307815.5 | Myeq = 286032.5 |
 Ss = -2943.1

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
 P_HEB180_S002 (2) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 77
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	-207675.9	-776155.6	0.0	-17113.3	-921.1	995.0
6- 1	-828794.0	62.5	0.0	-18095.6	-0.2	2840.8

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
7- 2	no	4	Sx	Si	-5875.6	0.0	0.0	5875.6
6- 1	no	6	Tz	1669.4	-43.5	0.0	1671.1	
6- 1	si	9	Ty	-277.3	0.0	-210.0	457.4	

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" < Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" < Samm. magg.)
 PROGR. 188.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	-20611.0	-602990.4	0.0	-17017.0	-921.1	995.0
6- 1	-294723.2	93.7	0.0	-17999.2	-0.2	2840.8

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
7- 2	no	4	Sx	Si	-4291.2	0.0	0.0	4291.2
6- 1	si	6	Tz	416.3	-43.5	0.0	423.1	
6- 1	si	9	Ty	-275.8	0.0	-210.0	456.5	

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 PROGR. 376.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7-2	166453.9	-429825.2	0.0	-16920.6	-921.1	995.0
6-1	239347.5	124.9	0.0	-17902.9	-0.2	2840.8

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
7-2	no	1	Sx	Si	-3488.7	0.0	0.0	3488.7
6-1	si	6	Tz	-836.7	-43.5	0.0	840.1	
6-1	si	9	Ty	-274.3	0.0	-210.0	455.6	

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

VERIFICA STABILITA' :

Caso 7-2 | L0 = 376.0 | Lc = 263.2 | Ro = 4.6 | Im = 57.6 |
 Nodo 4 | om = 1.30 | csz = 1.02 | csy = 1.07 |
 Infless. Y |
 Ncrz = 1146371.3 | Ncry = 407753.3 |
 Nmax = -17113.3 | Mzeq = -83070.4 | Myeq = -637623.4 |
 Ss = -5033.0

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
 P_HEB180_S002 (2) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 78
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7-2	166316.4	-429825.2	0.0	-16467.2	-1517.3	995.0
6-1	237579.2	124.9	0.0	-17449.5	2.5	2809.3

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
7-2	no	1	Sx	Si	-3481.5	0.0	0.0	3481.5
7-2	si	6	Tz	-35.9	-58.3	0.0	107.1	
6-1	si	9	Ty	-267.3	0.0	-207.7	448.2	

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 PROGR. 118.50

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7-2	284227.0	-250022.1	0.0	-16406.5	-1517.3	995.0
6-1	570482.2	-168.6	0.0	-17388.7	2.5	2809.3

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
7-2	no	1	Sx	Si	-2570.1	0.0	0.0	2570.1
7-2	si	6	Tz	-565.9	-58.3	0.0	574.8	
6-1	si	9	Ty	-266.5	0.0	-207.7	447.7	

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 PROGR. 237.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6-1	903385.1	-462.2	0.0	-17328.0	2.5	2809.3
7-2	402137.6	-70219.0	0.0	-16345.7	-1517.3	995.0

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
6-1	no	1	Sx	Si	-2390.5	0.0	0.0	2390.5
7-2	si	6	Tz	-1095.9	-58.3	0.0	1100.5	
6-1	si	9	Ty	-265.7	0.0	-207.7	447.2	

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

VERIFICA STABILITA' :

Caso 7-2 | L0 = 237.0 | Lc = 165.9 | Ro = 4.6 | Im = 36.3 |
 Nodo 1 | om = 1.10 | csz = 1.01 | csy = 1.02 |
 Infless. Y |
 Ncrz = 2885388.6 | Ncry = 1026305.1 |
 Nmax = -16467.2 | Mzeq = 307809.2 | Myeq = -285982.7 |
 Ss = -2942.7

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
 P_HEB180_S002 (2) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 79
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7-2	-212895.2	-774251.9	0.0	-17116.3	-914.3	1007.6
6-1	-832940.7	1318.1	0.0	-18098.5	3.9	2850.2

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
7-2	no	4	Sx	Si	-5875.3	0.0	0.0	5875.3
6-1	no	5	Tz	1681.0	43.8	0.0	1682.7	
6-1	si	9	Ty	-276.9	0.0	-210.7	458.1	

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" < Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" < Samm. magg.)
 PROGR. 188.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	-23459.0	-602368.5	0.0	-17019.9	-914.3	1007.6
6- 1	-297105.8	587.1	0.0	-18002.1	3.9	2850.2

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 2	no	4	Sx	Si	0.0	0.0	4293.8
6- 1	si	5	Tz		43.8	0.0	429.6
6- 1	si	9	Ty		0.0	-210.7	457.3

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

 PROGR. 376.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	165977.1	-430485.1	0.0	-16923.5	-914.3	1007.6
6- 1	238729.1	-144.0	0.0	-17905.7	3.9	2850.2

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 2	no	1	Sx	Si	0.0	0.0	3492.0
6- 1	si	5	Tz		43.8	0.0	838.8
6- 1	si	9	Ty		0.0	-210.7	456.6

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

VERIFICA STABILITA' :

Caso 7- 2 | L0 = 376.0 | Lc = 263.2 | Ro = 4.6 | Im = 57.6 |
 Nodo 4 | om = 1.30 | csz = 1.02 | csy = 1.07 |
 Infless. Y
 Ncrz = 1146371.3 | Ncry = 407753.3 |
 Nmax = -17116.3 | Mzeq = -85158.1 | Myeq = -636745.1 |
 Ss = -5032.0

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
 P_HEB180_S002 (2) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 80

 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	165807.9	-430485.1	0.0	-16470.1	-1521.5	1007.6
6- 1	236928.5	-144.0	0.0	-17452.3	4.1	2818.7

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 2	no	1	Sx	Si	0.0	0.0	3484.7
7- 2	si	6	Tz		-58.6	0.0	107.0
6- 1	si	9	Ty		0.0	-208.4	449.2

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

 PROGR. 118.50

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
7- 2	285213.2	-250189.9	0.0	-16409.4	-1521.5	1007.6
6- 1	570943.4	-627.2	0.0	-17391.6	4.1	2818.7

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
7- 2	no	1	Sx	Si	0.0	0.0	2573.6
7- 2	si	6	Tz		-58.6	0.0	577.0
6- 1	si	9	Ty		0.0	-208.4	448.7

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

 PROGR. 237.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 1	904958.3	-1110.3	0.0	-17330.9	4.1	2818.7
7- 2	404618.4	-69894.8	0.0	-16348.6	-1521.5	1007.6

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6- 1	no	1	Sx	Si	0.0	0.0	2398.6
7- 2	si	6	Tz		-58.6	0.0	1106.9
6- 1	si	9	Ty		0.0	-208.4	448.3

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

VERIFICA STABILITA' :

Caso 7- 2 | L0 = 237.0 | Lc = 165.9 | Ro = 4.6 | Im = 36.3 |
 Nodo 1 | om = 1.10 | csz = 1.01 | csy = 1.02 |
 Infless. Y
 Ncrz = 2885388.6 | Ncry = 1026305.1 |
 Nmax = -16470.1 | Mzeq = 309094.2 | Myeq = -286248.9 |
 Ss = -2947.6

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
 P_HEB180_S002 (2) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 128

 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
------	----	----	----	---	----	----

6-1	906472.0	1135.8	0.0	-14849.5	20.9	2608.3
7-1	404751.2	70037.3	0.0	-13866.1	1273.7	1007.2

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6-1	no	2	Sx	-2364.3	0.0	0.0	2364.3
7-1	si	5	Tz	-1064.3	51.6	0.0	1068.0
6-1	si	9	Ty	-227.2	0.0	-192.8	403.9

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 PROGR. 27.50

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6-1	978200.5	562.3	0.0	-14835.4	20.9	2608.3
7-1	432450.4	35011.5	0.0	-13852.0	1273.7	1007.2

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6-1	no	2	Sx	-2528.7	0.0	0.0	2528.7
7-1	si	5	Tz	-1178.6	51.6	0.0	1182.0
6-1	si	9	Ty	-227.2	0.0	-192.8	403.9

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 PROGR. 55.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6-1	1049928.9	-11.2	0.0	-14821.3	20.9	2608.3
7-1	460149.7	-14.2	0.0	-13837.9	1273.7	1007.2

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6-1	no	1	Sx	-2693.4	0.0	0.0	2693.4
7-1	si	5	Tz	-1292.9	51.6	0.0	1296.0
6-1	si	9	Ty	-227.1	0.0	-192.8	403.9
6-1	no	5	Si	-2693.3	40.6	0.0	2694.2

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

VERIFICA STABILITA' :

Caso 6-1 | LO = 55.0 | LC = 38.5 | Ro = 4.6 | Im = 8.4
 Nodo 2 | om = 1.00 | csz = 1.00 | csy = 1.00
 Influss. Y | Ncrz = 53576658.0 | Ncry = 19056704.4 |
 | Nmax = -14849.5 | Mzeq = 992546.2 | Myeq = 677.0 |
 | Ss = -2564.4

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Si amm. magg.)
 P_HEB180_S002 (2) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 129
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6-1	903922.4	391.5	0.0	-14846.2	7.2	2596.3
7-2	400689.3	-70360.7	0.0	-13859.7	-1279.5	990.3

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6-1	no	2	Sx	-2353.3	0.0	0.0	2353.3
7-2	si	6	Tz	-1054.2	-51.5	0.0	1057.9
6-1	si	9	Ty	-227.4	0.0	-191.9	402.7

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 PROGR. 27.50

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6-1	975321.0	192.8	0.0	-14832.1	7.2	2596.3
7-2	427923.8	-35173.7	0.0	-13845.6	-1279.5	990.3

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6-1	no	2	Sx	-2519.5	0.0	0.0	2519.5
7-2	si	6	Tz	-1167.6	-51.5	0.0	1171.0
6-1	si	9	Ty	-227.2	0.0	-191.9	402.7

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 PROGR. 55.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6-1	1046719.6	-5.9	0.0	-14818.0	7.2	2596.3
7-2	455158.3	13.3	0.0	-13831.5	-1279.5	990.3

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6-1	no	1	Sx	-2685.7	0.0	0.0	2685.7
7-2	si	6	Tz	-1281.1	-51.5	0.0	1284.2
6-1	si	9	Ty	-227.1	0.0	-191.9	402.6
6-1	no	5	Si	-2685.7	40.0	0.0	2686.6

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

VERIFICA STABILITA' :

Caso 6- 1 | L0 = 55.0 | Lc = 38.5 | Ro = 4.6 | Im = 8.4 |
 Nodo 2 | om = 1.00 | csz = 1.00 | csy = 1.00 |
 Infless. Y
 Ncrz = 53576658.0 | Ncry = 19056704.4 |
 Nmax = -14846.2 | Mzeq = 989600.8 | Myeq = 232.6 |
 Ss = -2554.5

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
 P_HEB180_S002 (2) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 130
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 1	903385.9	-462.2	0.0	-14845.2	-8.4	2594.2
7- 2	402138.3	-70219.0	0.0	-13863.0	-1276.9	995.0

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6- 1	no	1	Sx	-2352.5	0.0	0.0	2352.5
7- 2	si	6	Tz	-1057.8	-51.5	0.0	1061.6
6- 1	si	9	Ty	-227.6	0.0	-191.8	402.7

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 PROGR. 27.50

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 1	974726.6	-230.9	0.0	-14831.1	-8.4	2594.2
7- 2	429501.6	-35103.5	0.0	-13848.9	-1276.9	995.0

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6- 1	no	1	Sx	-2518.3	0.0	0.0	2518.3
7- 2	si	6	Tz	-1171.5	-51.5	0.0	1174.9
6- 1	si	9	Ty	-227.3	0.0	-191.8	402.5

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 PROGR. 55.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 1	1046067.3	0.3	0.0	-14817.0	-8.4	2594.2
7- 2	456864.8	11.9	0.0	-13834.8	-1276.9	995.0

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6- 1	no	2	Sx	-2684.2	0.0	0.0	2684.2
7- 2	si	6	Tz	-1285.1	-51.5	0.0	1288.2
6- 1	si	9	Ty	-227.0	0.0	-191.8	402.3
6- 1	no	6	Si	-2684.2	-40.0	0.0	2685.0

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

VERIFICA STABILITA' :

Caso 6- 1 | L0 = 55.0 | Lc = 38.5 | Ro = 4.6 | Im = 8.4 |
 Nodo 1 | om = 1.00 | csz = 1.00 | csy = 1.00 |
 Infless. Y
 Ncrz = 53576658.0 | Ncry = 19056704.4 |
 Nmax = -14845.2 | Mzeq = 988994.7 | Myeq = -277.2 |
 Ss = -2553.3

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
 P_HEB180_S002 (2) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 131
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 1	905156.0	-1110.3	0.0	-14848.1	-20.3	2603.6
7- 2	404775.3	-69894.8	0.0	-13865.9	-1271.0	1007.6

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6- 1	no	1	Sx	-2361.0	0.0	0.0	2361.0
7- 2	si	6	Tz	-1064.5	-51.5	0.0	1068.3
6- 1	si	9	Ty	-227.9	0.0	-192.5	403.8

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 PROGR. 27.50

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 1	976754.7	-552.3	0.0	-14834.0	-20.3	2603.6
7- 2	432485.4	-34941.9	0.0	-13851.8	-1271.0	1007.6

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6- 1	no	1	Sx	-2525.3	0.0	0.0	2525.3
7- 2	si	6	Tz	-1178.8	-51.5	0.0	1182.1
6- 1	si	9	Ty	-227.5	0.0	-192.5	403.6

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)

ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

 SOLLECITAZIONI : MZ MY MT N TZ TY
 PROG. 55.00

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 1	1048353.4	5.6	0.0	-14819.9	-20.3	2603.6
7- 2	460195.4	10.9	0.0	-13837.7	-1271.0	1007.6

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6- 1	no	2	Sx	-2689.6	0.0	0.0	2689.6
7- 2	si	6	Tz	-1293.0	-51.5	0.0	1296.1
6- 1	si	9	Ty	-227.1	0.0	-192.5	403.4
6- 1	no	6	Si	-2689.6	-40.5	0.0	2690.5

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

VERIFICA STABILITA' :

Caso 6- 1 | L0 = 55.0 | Lc = 38.5 | Ro = 4.6 | lm = 8.4 |
 Nodo 1 | om = 1.00 | csz = 1.00 | csy = 1.00 |
 Influss. Y

Ncrz = 53576658.0 | Ncry = 19056704.4 |
 Nmax = -14848.1 | Mzeq = 991074.5 | Myeq = -663.9 |
 Ss = -2560.8

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
 P_HEB180_S002 (2) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 132
 PROG. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 2	-903941.9	939.1	0.0	-14849.7	17.3	-2665.9
7- 2	-404823.8	-72897.2	0.0	-13866.2	-1325.1	-1006.9

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6- 2	no	3	Sx Si	-2357.0	0.0	0.0	2357.0
7- 2	si	5	Tz	635.4	-53.0	0.0	642.0
6- 2	si	9	Ty	-227.3	0.0	197.1	410.1

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 PROG. 27.50

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 2	-977253.2	463.9	0.0	-14835.6	17.3	-2665.9
7- 2	-432512.8	-36455.7	0.0	-13852.1	-1325.1	-1006.9

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6- 2	no	3	Sx Si	-2525.9	0.0	0.0	2525.9
7- 2	si	5	Tz	752.2	-53.0	0.0	757.8
6- 2	si	9	Ty	-227.2	0.0	197.1	410.0

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 PROG. 55.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 2	-1050564.5	-11.2	0.0	-14821.5	17.3	-2665.9
7- 2	-460201.9	-14.2	0.0	-13838.0	-1325.1	-1006.9

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6- 2	no	4	Sx	-2694.9	0.0	0.0	2694.9
7- 2	si	5	Tz	868.9	-53.0	0.0	873.7
6- 2	si	9	Ty	-227.1	0.0	197.1	410.0
6- 2	no	7	Si	-2694.8	41.3	0.0	2695.8

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

VERIFICA STABILITA' :

Caso 6- 2 | L0 = 55.0 | Lc = 38.5 | Ro = 4.6 | lm = 8.4 |
 Nodo 3 | om = 1.00 | csz = 1.00 | csy = 1.00 |
 Influss. Y

Ncrz = 53576658.0 | Ncry = 19056704.4 |
 Nmax = -14849.7 | Mzeq = -991915.4 | Myeq = 559.0 |
 Ss = -2562.1

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
 P_HEB180_S002 (2) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 133
 PROG. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 2	-901191.2	287.0	0.0	-14846.0	5.3	-2653.0
7- 2	-402226.1	-73218.7	0.0	-13862.7	-1331.0	-995.5

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6- 2	no	4	Sx	-2694.9	0.0	0.0	2694.9
7- 2	si	5	Tz	868.9	-53.0	0.0	873.7
6- 2	si	9	Ty	-227.1	0.0	197.1	410.0
6- 2	no	7	Si	-2694.8	41.3	0.0	2695.8

6-2	no	3	Sx	Si	-2346.2	0.0	0.0	2346.2
7-2	si	5	Tz		628.9	-53.0	0.0	635.6
6-2	si	9	Ty		-227.4	0.0	196.1	408.8

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
PROGR. 27.50

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6-2	-974150.1	140.6	0.0	-14831.9	5.3	-2653.0
7-2	-429601.5	-36616.0	0.0	-13848.6	-1331.0	-995.5

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6-2	no	3	Sx	-2516.4	0.0	0.0	2516.4
7-2	si	5	Tz	745.2	-53.0	0.0	750.8
6-2	si	9	Ty	-227.2	0.0	196.1	408.7
6-2	no	8	Si	-2515.7	-40.5	0.0	2516.6

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
PROGR. 55.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6-2	-1047108.9	-5.8	0.0	-14817.8	5.3	-2653.0
7-2	-456976.8	-13.3	0.0	-13834.5	-1331.0	-995.5

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6-2	no	4	Sx	-2686.6	0.0	0.0	2686.6
7-2	si	5	Tz	861.4	-53.0	0.0	866.3
6-2	si	9	Ty	-227.1	0.0	196.1	408.6
6-2	no	7	Si	-2686.6	40.8	0.0	2687.5

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
PROGR. 55.00

VERIFICA STABILITA' :

Caso 6-2 | L0 = 55.0 | Lc = 38.5 | Ro = 4.6 | Im = 8.4 |
Nodo 3 | om = 1.00 | csz = 1.00 | csy = 1.00 |
Infl. Y |
Ncrz = 53576658.0 | Ncry = 19056704.4 |
Nmax = -14846.0 | Mzsq = -988741.8 | Myeq = 169.9 |
Ss = -2552.0

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > Sigma ammissibile ("Ss" > Samm. magg.)
P_HEB180_S002 (2) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 134
PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6-2	-900658.5	-471.3	0.0	-14845.0	-8.6	-2650.9
7-1	-402209.3	73647.4	0.0	-13862.8	1338.8	-995.3

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6-2	no	4	Sx	-2346.1	0.0	0.0	2346.1
7-1	si	6	Tz	628.3	53.2	0.0	635.0
6-2	si	9	Ty	-227.6	0.0	196.0	408.7

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
PROGR. 27.50

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6-2	-973559.4	-235.5	0.0	-14830.9	-8.6	-2650.9
7-1	-429579.2	36829.7	0.0	-13848.7	1338.8	-995.3

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6-2	no	4	Sx	-2515.6	0.0	0.0	2515.6
7-1	si	6	Tz	744.8	53.2	0.0	750.5
6-2	si	9	Ty	-227.3	0.0	196.0	408.5

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
PROGR. 55.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6-2	-1046460.2	0.3	0.0	-14816.9	-8.6	-2650.9
7-1	-456949.1	11.9	0.0	-13834.6	1338.8	-995.3

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6-2	no	3	Sx	-2685.1	0.0	0.0	2685.1
7-1	si	6	Tz	861.3	53.2	0.0	866.2
6-2	si	9	Ty	-227.0	0.0	196.0	408.4
6-2	no	8	Si	-2685.1	-40.9	0.0	2686.0

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Samm. magg.)
ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Samm. magg.)

VERIFICA STABILITA' :

Caso 6- 2 | L0 = 55.0 | Lc = 38.5 | Ro = 4.6 | Im = 8.4 |
 Nodo 4 | om = 1.00 | csz = 1.00 | csy = 1.00 |
 Infless. Y
 | Ncrz = 53576658.0 | Ncry = 19056704.4 |
 | Nmax = -14845.0 | Mzeq = -988139.5 | Myeq = -282.7 |
 Ss = -2551.3

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)
 P_HEB180_S002 (2) - metodo: tensioni ammissibili - ASTA 135
 PROGR. 0.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 2	-900990.6	-1033.3	0.0	-16109.4	-18.9	-2719.5
7- 1	-404734.2	69927.8	0.0	-15127.2	1271.2	-1007.3

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6- 2	no	4	Sx	-2370.0	0.0	0.0	2370.0
7- 1	si	6	Tz	620.1	51.5	0.0	626.5
6- 2	si	9	Ty	-247.2	0.0	201.0	427.0

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Siamm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Siamm. magg.)
 PROGR. 27.50

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 2	-975778.1	-513.8	0.0	-16095.3	-18.9	-2719.5
7- 1	-432435.9	34969.3	0.0	-15113.1	1271.2	-1007.3

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6- 2	no	4	Sx	-2542.0	0.0	0.0	2542.0
7- 1	si	6	Tz	734.8	51.5	0.0	740.2
6- 2	si	9	Ty	-246.8	0.0	201.0	426.8

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Siamm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Siamm. magg.)
 PROGR. 55.00

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
6- 2	-1050565.6	5.7	0.0	-16081.2	-18.9	-2719.5
7- 1	-460137.6	10.9	0.0	-15099.0	1271.2	-1007.3

TENSIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
6- 2	no	3	Sx	-2714.1	0.0	0.0	2714.1
7- 1	si	6	Tz	849.4	51.5	0.0	854.1
6- 2	si	9	Ty	-246.4	0.0	201.0	426.6
6- 2	no	8	Si	-2714.1	-42.2	0.0	2715.1

ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Siamm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Siamm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione normale "Sx" > Sigma ammissibile ("Sx" > Siamm. magg.)
 ATTENZIONE : tensione ideale "Si" > Sigma ammissibile ("Si" > Siamm. magg.)

VERIFICA STABILITA' :

Caso 6- 2 | L0 = 55.0 | Lc = 38.5 | Ro = 4.6 | Im = 8.4 |
 Nodo 4 | om = 1.00 | csz = 1.00 | csy = 1.00 |
 Infless. Y
 | Ncrz = 53576658.0 | Ncry = 19056704.4 |
 | Nmax = -16109.4 | Mzeq = -990735.6 | Myeq = -617.7 |
 Ss = -2579.1

ATTENZIONE : tensione ideale "Ss" > sigma ammissibile ("Ss" > Siamm. magg.)