

Rédigé par : L.Toussaint

Vérifié par : JB. Journot



DESCENTE DE CHARGES

MAITRISE D'OUVRAGE

Ville de Besançon La City - 4 rue Gabriel Plançon BESANCON CEDEX 25043



ARCHITECTES



LIEUX FAUVES / Architecture et paysage 43, rue des Hérideaux LYON 69008 04 72 78 80 80 c.lacoste@lieuxfauves.com BUREAU D'ETUDE / DE CONTRÔLE

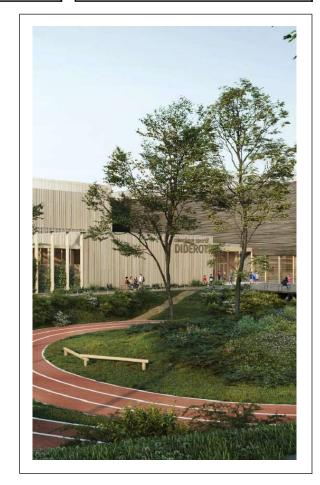
SYNAPSE*

SYNAPSE / Structure, Fluides, VRD, CSSI 200 Bd de la résistance 71 000 MACON vbourillon@synapse-construction.com 03 85 38 66 22

Complexe sportif DIDEROT

LOT 04 OSSATURE & VETURE BOIS





Rédacteur : Lionel Toussair		MODIFICATIONS	Indice	Date
ltoussaint@simonin.com		Création du document	А	xx/xx/xxxx
Vérificateur : Jean-Bernard Journot	Vérifi			
jbjournot@simonin.com				
re N° : 2404-234	Affaire N° :			
16 N . 2404-254	Allalie N .			
Réf. S: GBM Diderot	Réf. S :			
tel. 3. dblw_blderot	itel. 3 .			
oc. N° : 2409-501	Doc. N° :			
C. N . 2409-301	DOC. N :			

Date: 13/09/2024 ind. A

Rédigé par : L.Toussaint

Vérifié par : JB. Journot

TABLE DES MATIERES

1. INFORMATIONS GENERALES	2
1.1 Situation de l'ouvrage	2
1.2 Plan de situation	
1.3 Description de l'ouvrage	
1.4 Règles de calcul et de conception	
1.5 Stabilité et Repérage des points d'appuis	3
2. DESCENTE DE CHARGES : Charges permanentes (G)	4
3. DESCENTE DE CHARGES : Charges d'exploitation (Q)	5
4. DESCENTE DE CHARGES : Vent selon la direction X+ (WX+)	6
5. DESCENTE DE CHARGES : Vent selon la direction X- (WX-)	
6. DESCENTE DE CHARGES : Vent selon la direction Y+ (WY+)	8
7. DESCENTE DE CHARGES : Vent selon la direction Y- (WY-)	9
8. DESCENTE DE CHARGES : Neige (S)	10
9. DESCENTE DE CHARGES : Séisme selon la direction X (EX)	11
10. DESCENTE DE CHARGES : Séisme selon la direction Y (EY)	12
11. DESCENTE DE CHARGES : Combinaison ELU STR (Charges en kN)	13
12. DESCENTE DE CHARGES : Combinaison ELU Feu (Charges en kN)	14
13. DESCENTE DE CHARGES : Combinaison ELU Séisme (Charges en kN)	15



Rédigé par : L. Toussaint

Vérifié par : JB. Journot

2 1.1 Situation de l'ouvrage

Affaire/projet: 2404-234 GBM_Diderot
LOT 04 OSSATURE & VETURE BOIS
Note d'hypothèse N°: 2409-500

Note a nypotnese N : 2409-50

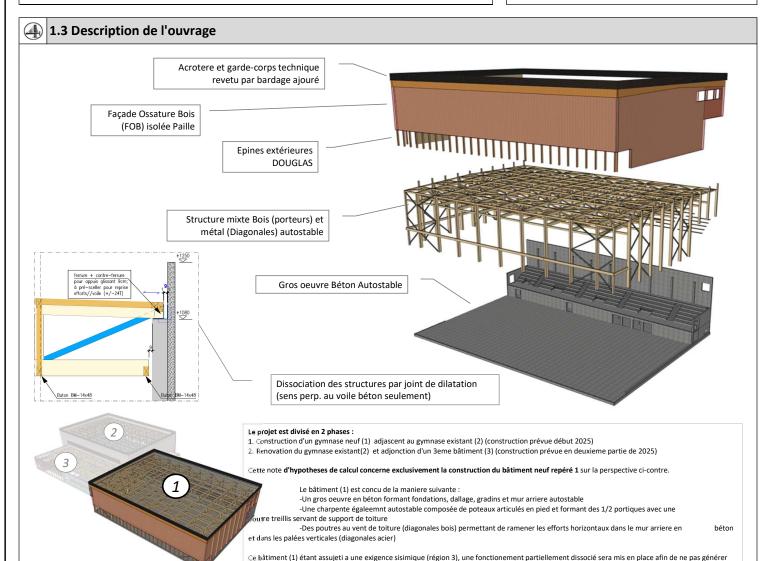
Adresse: Gymnase DIDEROT

Rue de Cologne 25000 BESANCON

La présente Descente de Charges concerne le LOT 04 OSSATURE & VETURE BOIS du Complexe sportif DIDEROT

NOTE D'HYPOTHESES UTILISEE : 2409-500





1.4 Règles de calcul et de conception

Les calculs de structures sont réalisés conformément aux normes Eurocode en vigueur :

- Eurocode 0 EN 1990 : Base de calcul des structures
- Eurocode 1 EN 1991 : Actions sur les structures
- Eurocode 2 EN 1992 : Calculs des structures en béton
- Eurocode 3 EN 1993 : Calculs des structures en acier
- Eurocode 4 EN 1994 : Calculs des structures mixtes acier-béton
- Eurocode 5 EN 1995 : Calculs des structures en bois
- Eurocode 6 EN 1996 : Calculs des structures en maçonnerie
- Eurocode 8 EN 1998 : Calculs des structures pour leur résistance aux séismes
- Résix® Technique d'assemblage sous avis technique CSTB 3.3-19-986 V1





Rédigé par : L. Toussaint

Vérifié par : JB. Journot



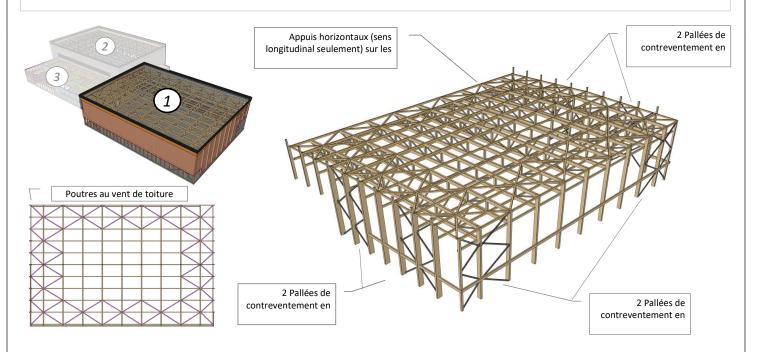
1.5 Stabilité et Repérage des points d'appuis

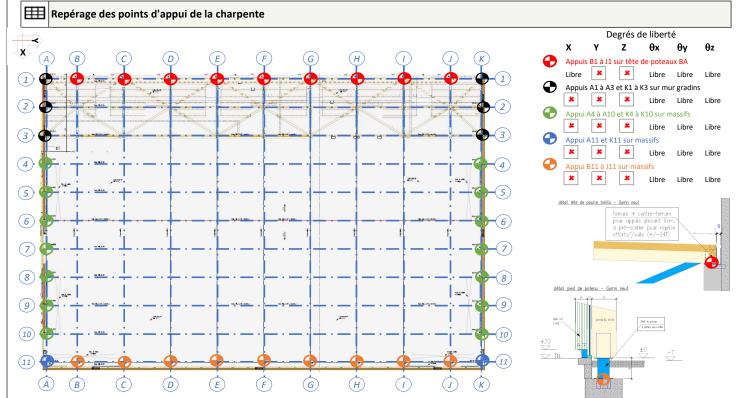
Principe de stabilité de la structure :

La stabilité globale de l'ouvrage (bâtiment 1) est assurée par :

- -Un gros oeuvre Béton armé autostable (principe non décrit ici car non compris dans le lot charpente).
- -Une charpente bois également autostable au moyen de :
- -Palées de contreventement verticales réalisées entre poteau bois par des croix métalliques (tube rectangulaire creux) au nombre de 2 sur le pan et 2 sur les pignons.
 - -Poutres au vent de toiture (2 poutres au vent dans chacun des sens longitudinaux et transversaux
 - -Des appuis horizontaux paralllèles au plan du voile béton arriere (point dur longitudinal pour la charpente)
- N.B. #1: Les pieds de poteaux étant articulés (liaison ferrure de pied de poteau par rapport à la fondation béton), la rigidité des 1/2 protiques réalisée entre les poutre treillis et les poteaux bois sera relativement faible et le déplacement au vent et en situation de séisme sera surtout contôlé par le renvoi des efforts horizontaux dans les pallées de stabilté.
- N.B. #2: Les facades ossature bois ne rentrent pas en compte dans la vérification par calcul de la stabilité et des déplacements horizontaux dus aux efforts de vent ou en situation de séisme.

La stabilité locale, en particulier des membrures hautes et basses des poutres treillis est assurée par la présence de pannes-buttons ramenant les efforts de stabilisation







Rédigé par : L. Toussaint

Vérifié par : JB. Journot

2. DESCENTE DE CHARGES : Charges permanentes (G)

Point	Nom point	Х	Υ	Z
	-	mm	mm	mm
309	A_1	0	0	5790
308	A_2	3250	0	5790
307	A_3	6500	0	5790
4	A_4	9750	0	0
5	A_5	13000	0	0
6	A_6	16250	0	0
7	A_7	19500	0	0
8	A_8	22750	0	0
9	A_9	26000	0	0
10	A_10	29250	0	0
11	A_11	32740	0	0
88	B_1	0	3160	11112
36	B_11	32740	3160	0
89	C_1	0	7960	11112
38	C_11	32740	7960	0
90	D_1	0	12760	11112
34	D_11	32740	12760	0
91	E_1	0	17560	11112
39	E_11	32740	17560	0
92	F_1	0	22360	11112
35	F_11	32740	22360	0
93	G_1	0	27160	11112
33	G_11	32740	27160	0
94	H_1	0	31960	11112

Fx	RFy	RFz
N	kN	kN
		-5,2
		-6,7
1		-13,2
3,1		-14,1
		-24,6
,3		-48,1
		-54,8
5		-29,6
		-24
,3		-33,4
	-23,9	-81,8
	10	-94,5
		-138,
	-3,1	-97
	17,4	-193,
		-99,1
1		-165,
	-1,6	-100,
		-194,
		-101,
,1		-166,
	1,5	-100,
		-194,
		-99,1

Nom point	Х	Υ	Z
-	mm	mm	mm
H_11	32740	31960	0
l_1	0	36760	11112
l_11	32740	36760	0
J_1	0	41560	11112
J_11	32740	41560	0
K_1	0	44720	5790
K_2	3250	44720	5790
K_3	6500	44720	5790
K_4	9750	44720	0
K_5	13000	44720	0
K_6	16250	44720	0
K_7	19500	44720	0
K_8	22750	44720	0
K_9	26000	44720	0
K_10	29250	44720	0
K_11	32740	44720	0

Appui linéique segment A1-A3

Appui linéique segment A3-A6
Appui linéique segment A7.5/A10

Appui linéique segment K1-K3

Appui linéique segment K3-K10

2,2	
	1
RFx	
kN/ml	
0	
0	
0	
0	
0	

0

0

0

0

kΝ

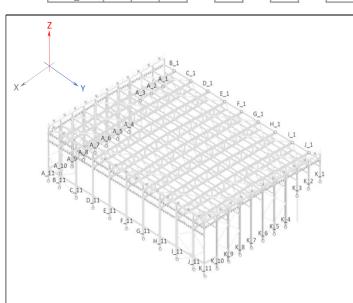
-3,1 3,9 -6

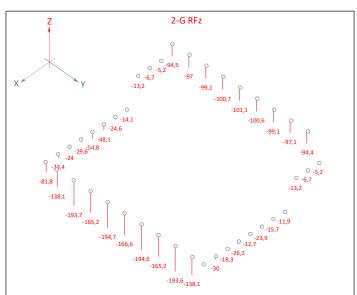
RFy	RFz
kN	kN
	-165,2
3,1	-97,1
17,3	-193,6
-10	-94,4
	-138,1
	-5,2
	-6,7
	-13,2
	-11,9
	-15,7
	-23,9
	-12,7
	-26,2
	-18,3
	-30
24	-81,9
RFy	RFz
V/ml	kN/ml
0	0.5

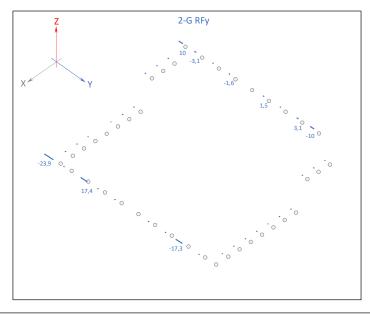
-14,7

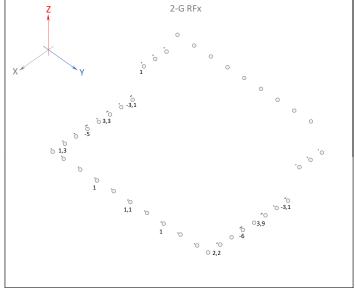
-15,9

-8,5





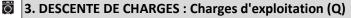






Rédigé par : L. Toussaint

Vérifié par : JB. Journot



RFx kN

2

1,7

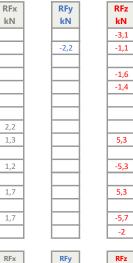
1,7

Point	Nom point	Х	Υ	Z
	-	mm	mm	mm
309	A_1	0	0	5790
308	A_2	3250	0	5790
307	A_3	6500	0	5790
4	A_4	9750	0	0
5	A_5	13000	0	0
6	A_6	16250	0	0
7	A_7	19500	0	0
8	A_8	22750	0	0
9	A_9	26000	0	0
10	A_10	29250	0	0
11	A_11	32740	0	0
88	B_1	0	3160	11112
36	B_11	32740	3160	0
89	C_1	0	7960	11112
38	C_11	32740	7960	0
90	D_1	0	12760	11112
34	D_11	32740	12760	0
91	E_1	0	17560	11112
39	E_11	32740	17560	0
92	F_1	0	22360	11112
35	F_11	32740	22360	0
93	G_1	0	27160	11112
33	G_11	32740	27160	0
94	H 1	0	31960	11112

•			` ''
	RFy		RFz
	kN		kN
			5,8
			-6
			_
			
			5,5
			-5,9
			-2,1
			-1,6
			-1,3
	2,2		-1,1
			-1,1
			-2,7
			-3,1
	<u> </u>		
	<u> </u>		
			-27

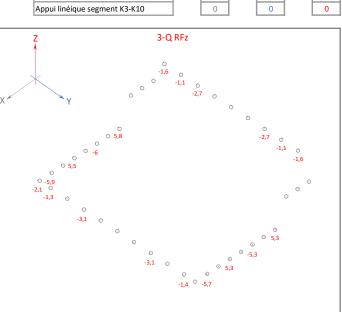
Point	Nom point	Х	Υ	Z
	-	mm	mm	mm
37	H_11	32740	31960	0
95	l_1	0	36760	11112
40	l_11	32740	36760	0
96	J_1	0	41560	11112
41	J_11	32740	41560	0
306	K_1	0	44720	5790
305	K_2	3250	44720	5790
304	K_3	6500	44720	5790
29	K_4	9750	44720	0
28	K_5	13000	44720	0
30	K_6	16250	44720	0
23	K_7	19500	44720	0
27	K_8	22750	44720	0
31	K_9	26000	44720	0
26	K_10	29250	44720	0
32	K_11	32740	44720	0

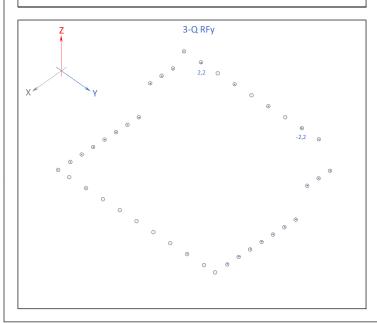
A		+ 41 42	
Appui linéiqu			
Appui linéiqu	e segmen	t A3-A6	
Appui linéiqu	e segmen	t A7.5/A10	
Appui linéiqu	e segmen	t K1-K3	
Appui linéiqu	e segmen	t K3-K10	

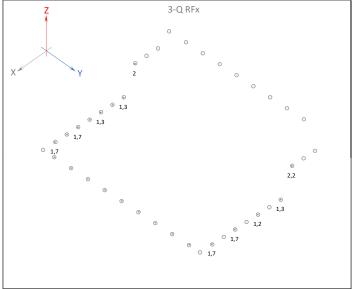


kN/ml

kN/ml	kN/r
0	0
0	0
0	0
0	0
0	0









Rédigé par : L. Toussaint

Vérifié par : JB. Journot



Point	Nom point	Х	Υ	Z
	-	mm	mm	mm
309	A_1	0	0	5790
308	A_2	3250	0	5790
307	A_3	6500	0	5790
4	A_4	9750	0	0
5	A_5	13000	0	0
6	A_6	16250	0	0
7	A_7	19500	0	0
8	A_8	22750	0	0
9	A_9	26000	0	0
10	A_10	29250	0	0
11	A_11	32740	0	0
88	B_1	0	3160	11112
36	B_11	32740	3160	0
89	C_1	0	7960	11112
38	C_11	32740	7960	0
90	D_1	0	12760	11112
34	D_11	32740	12760	0
91	E_1	0	17560	11112
39	E_11	32740	17560	0
92	F_1	0	22360	11112
35	F_11	32740	22360	0
93	G_1	0	27160	11112
33	G_11	32740	27160	0
94	H 1	0	31960	11112

RFx	RFy	RFz
kΝ	kN	kN
		2
		2,4
L5,3	-5,1	1,6
LO,7	-3,9	44,6
	-3,9	3
9,9	-4,2	-43,2
	-4,7	
15	-3,7	47,5
	-3,7	-1,1
L4,9	-3,1	-49,8
	-2,8	-7,4
	1	31,6
2,1		13,1
	20,6	31,1
2,8	-6,1	33,5
		31,7
2,4		20,3
	12,3	31,3
3,1		20,9
		31,7
2,5		19,7
	-12,1	31,9
3,1		21,8
		21 7

Point	Nom point	Х	Υ	Z
	-	mm	mm	mm
37	H_11	32740	31960	0
95	l_1	0	36760	11112
40	l_11	32740	36760	0
96	J_1	0	41560	11112
41	J_11	32740	41560	0
306	K_1	0	44720	5790
305	K_2	3250	44720	5790
304	K_3	6500	44720	5790
29	K_4	9750	44720	0
28	K_5	13000	44720	0
30	K_6	16250	44720	0
23	K_7	19500	44720	0
27	K_8	22750	44720	0
31	K_9	26000	44720	0
26	K_10	29250	44720	0
32	K_11	32740	44720	0

Appui linéique segment A1-A3

Appui linéique segment A3-A6
Appui linéique segment A7.5/A10

RFx	RFy	RFz
kN	kN	kN
2,4		20,3
	-21	30,7
2,8	5,7	31,5
	-1	32
2,1		13,5
		2
		2,4
17,1	5	1,6
10,2	2,8	41,2
	2,7	3,1
8,8	2,7	-38,1
	2,7	
14,7	2,7	45,5
	2,6	
14,5	2,5	-47,1
	2,5	-6,1
RFx	RFy	RFz

kN/ml

0

-0,6

-0,6

0

0

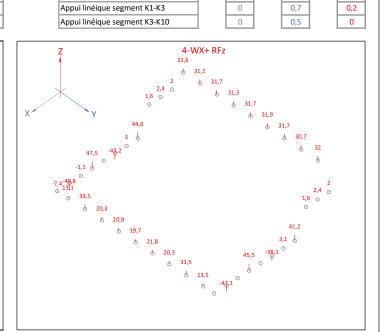
kN/ml

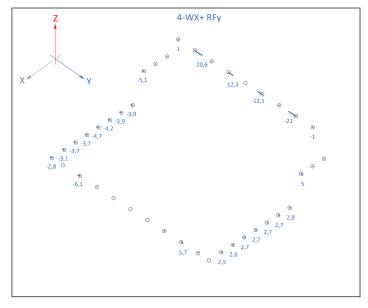
0

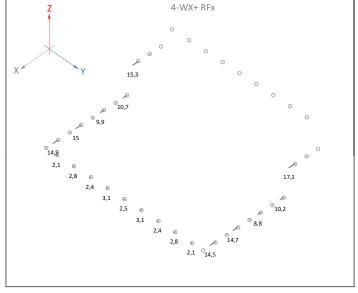
0,2

0,5

94 H_1 0 31960 11112	31,7
X Y A3A A5 A5 A10 A10 A10 B1 A10 B1 C1 A10 B1 C1 C1 C1 C1 C1 C1 C1	









Rédigé par : L. Toussaint

Vérifié par : JB. Journot

5. DESCENTE DE CHARGES : Vent selon la direction X- (WX-)

Nom point	Х	Υ	Z
-	mm	mm	mm
A_1	0	0	5790
A_2	3250	0	5790
A_3	6500	0	5790
A_4	9750	0	0
A_5	13000	0	0
A_6	16250	0	0
A_7	19500	0	0
A_8	22750	0	0
A_9	26000	0	0
A_10	29250	0	0
A_11	32740	0	0
B_1	0	3160	11112
B_11	32740	3160	0
C_1	0	7960	11112
C_11	32740	7960	0
D_1	0	12760	11112
D_11	32740	12760	0
E_1	0	17560	11112
E_11	32740	17560	0
F_1	0	22360	11112
F_11	32740	22360	0
G_1	0	27160	11112
G_11	32740	27160	0
⊔ 1	0	24000	44442

RFx	RFy	RF
kN	kN	kľ
-32,6	-4,9	
-22,1	-3,8	-94
	-3,8	-2,
-21,4	-4,2	95
	-4,7	1,
-29,6	-3,7	-91
	-4,2	3,
-30,2	-6,3	101
	5,4	22
	-9,5	17
-5,1		25
	-42,8	17
-6,4	2,9	19
		19
-5,7		29
	-24,8	18
-7,2		31
		18
-5,9		29
,-	23,8	19
-7,2		32
- ,-		10

Point	Nom point	Х	Υ	Z
	-	mm	mm	mm
37	H_11	32740	31960	0
95	l_1	0	36760	11112
40	l_11	32740	36760	0
96	J_1	0	41560	11112
41	J_11	32740	41560	0
306	K_1	0	44720	5790
305	K_2	3250	44720	5790
304	K_3	6500	44720	5790
29	K_4	9750	44720	0
28	K_5	13000	44720	0
30	K_6	16250	44720	0
23	K_7	19500	44720	0
27	K_8	22750	44720	0
31	K_9	26000	44720	0
26	K_10	29250	44720	0
32	K_11	32740	44720	0

Appui linéique segment A1-A3

Appui linéique segment A3-A6
Appui linéique segment A7.5/A10

RFx	RFy	RFz
kN	kN	kN
-5,7		29,6
	42,6	16,9
-6,4	-2,3	19,1
	9,7	18,2
-5,1		25,3
-36	4,9	
20,8	2,8	-85,4
	2,7	-3,9
18,9	2,7	83,6
	2,7	1,1
-29	2,7	-88,2
	2,9	2,6
29,8	5,1	97,2
	-5,2	20,8
RFx	RFy	RFz
N/ml	kN/ml	kN/ml

0

-0,6

-0,8

0

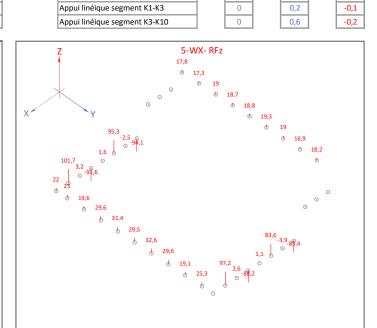
0

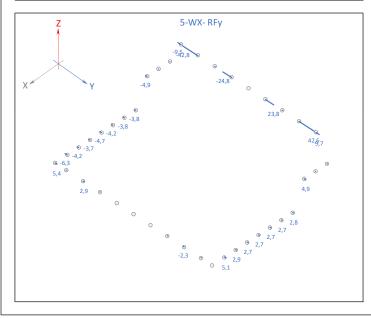
0

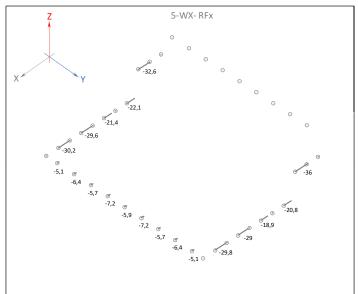
-0,3

0,6

94 H_1 0 31960 11112	19
X Y A3 0 C1 A3 0 C1 A4 0 C1 A5 0 C1 A7 0 C1 A7 0 C1 A8 0 C1 A7 0 C1 A8 0 C1 A7 0 C1 A8 0 C	









Rédigé par : L. Toussaint

Vérifié par : JB. Journot

6. DESCENTE DE CHARGES: Vent selon la direction Y+ (WY+)

Nom point	Х	Υ	Z
-	mm	mm	mm
A_1	0	0	5790
A_2	3250	0	5790
A_3	6500	0	5790
A_4	9750	0	0
A_5	13000	0	0
A_6	16250	0	0
A_7	19500	0	0
A_8	22750	0	0
A_9	26000	0	0
A_10	29250	0	0
A_11	32740	0	0
B_1	0	3160	11112
B_11	32740	3160	0
C_1	0	7960	11112
C_11	32740	7960	0
D_1	0	12760	11112
D_11	32740	12760	0
E_1	0	17560	11112
E_11	32740	17560	0
F_1	0	22360	11112
F_11	32740	22360	0
G_1	0	27160	11112
G_11	32740	27160	0
11.1			

RFx		RFy		RFz
kN		kN		kN
				2
				3,3
26,2]	6		3
17,8	1	4,3		79
	ĺ	4,5		2,8
16,9	ĺ	5,1		-73,2
	1	5,6		1,9
23,3	1	4,3		70,5
	ĺ	4,2		2
22,8	ĺ	4,6		-67,2
	1	22,8		54,6
	1	11,6		33,3
6,1	1			28,7
	1	51,2		31,8
5,7	1	18,2		-32,2
	1			26,1
4,9	1			28,5
	1	35,7		-21,3
6,8	1			-21,2
	1			-19,2
5,5	1			-17,7
	ĺ	-5,1		-17,3
5,6	1			19,7
	1			

Point	Nom point	Х	Υ	Z
	-	mm	mm	mm
37	H_11	32740	31960	0
95	l_1	0	36760	11112
40	l_11	32740	36760	0
96	J_1	0	41560	11112
41	J_11	32740	41560	0
306	K_1	0	44720	5790
305	K_2	3250	44720	5790
304	K_3	6500	44720	5790
29	K_4	9750	44720	0
28	K_5	13000	44720	0
30	K_6	16250	44720	0
23	K_7	19500	44720	0
27	K_8	22750	44720	0
31	K_9	26000	44720	0
26	K_10	29250	44720	0
32	K_11	32740	44720	0

Appui linéique segment A1-A3

Appui linéique segment A3-A6 Appui linéique segment A7.5/A10

RFx	RFy	RFz
kΝ	kN	kN
3,6		-18,2
	-13,7	-17,8
4,2	24,8	83,7
	-1,3	-16,9
3,2		-15,9
19,5	3,7	
12	1,7	44,6
	1,7	3,4
10,4	1,8	-44,3
	1,8	
18,8	1,7	59,1
	1,7	
18,4	2,1	-62,3
	23,3	-59,9
RFx	RFy	RFz
M/ml	kN/ml	kN/ml

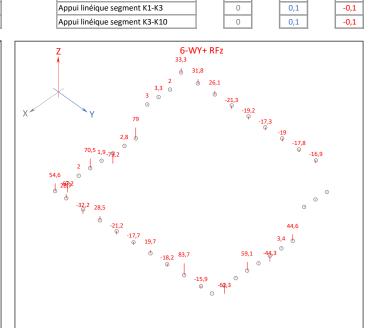
0,7

0,7

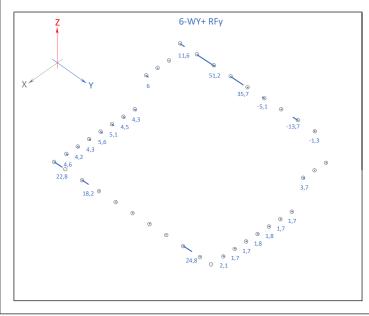
0 0,4

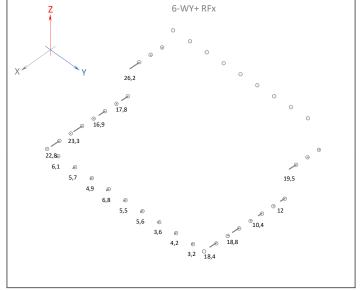
0,4

94 H_1 0 31960 11112	-19
X Y A2 0 D1 A3 0 E1 A3 0 A4 0	



0







kN

3,7 -50,2 62,1 1,3 -66,5 -60,4 -17 -16,1 -17,7 85,2 -19 -18,2 -17,1 19,4

-19,2

-17,6

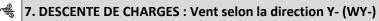
-21,5

-21,5

26,1

Rédigé par : L. Toussaint

Vérifié par : JB. Journot



Point	Nom point	Х	Υ	Z
	-	mm	mm	mm
309	A_1	0	0	5790
308	A_2	3250	0	5790
307	A_3	6500	0	5790
4	A_4	9750	0	0
5	A_5	13000	0	0
6	A_6	16250	0	0
7	A_7	19500	0	0
8	A_8	22750	0	0
9	A_9	26000	0	0
10	A_10	29250	0	0
11	A_11	32740	0	0
88	B_1	0	3160	11112
36	B_11	32740	3160	0
89	C_1	0	7960	11112
38	C_11	32740	7960	0
90	D_1	0	12760	11112
34	D_11	32740	12760	0
91	E_1	0	17560	11112
39	E_11	32740	17560	0
92	F_1	0	22360	11112
35	F_11	32740	22360	0
93	G_1	0	27160	11112
33	G_11	32740	27160	0
94	H_1	0	31960	11112

RFx	RFy
kN	kN
17,4	-3,8
12,6	-2,6
	-2,8
11,6	-3,2
	-3,5
19,4	-2,7
	-2,7
19	-2,8
	-23,3
	1,2
3,2	
	13,4
4,2	-25
3,6	
	5,6
5,6	
5,5	
	-34,9
6,8	
	1 1

Point	Nom point	Х	Υ	Z
	-	mm	mm	mm
37	H_11	32740	31960	0
95	l_1	0	36760	11112
40	l_11	32740	36760	0
96	J_1	0	41560	11112
41	J_11	32740	41560	0
306	K_1	0	44720	5790
305	K_2	3250	44720	5790
304	K_3	6500	44720	5790
29	K_4	9750	44720	0
28	K_5	13000	44720	0
30	K_6	16250	44720	0
23	K_7	19500	44720	0
27	K_8	22750	44720	0
31	K_9	26000	44720	0
26	K_10	29250	44720	0
32	K_11	32740	44720	0

Appui linéique segment A1-A3

Appui linéique segment A3-A6

Appui linéique segment K1-K3

Appui linéique segment A7.5/A10

RFx	RFy	RFz
kN	kN	kN
4,9		28,5
	-50,8	31,9
5,8	-18,1	-31
	-11,7	33,2
6,1		28,6
		2
		3,3
28,8	-5,9	3
16,8	-2,9	71
	-2,9	4,2
14,8	-3	-64,2
	-2,9	1,6
23,3	-2,9	68,6
	-2,8	1,9
22,5	-3,6	-65,3
	-22,6	53,7
RFx	RFy	RFz
N/ml	kN/ml	kN/ml

-0,3

-0,3

-0,6

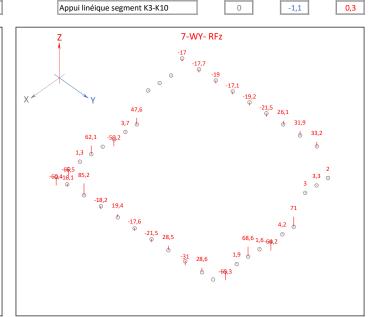
0

0,1

0,6

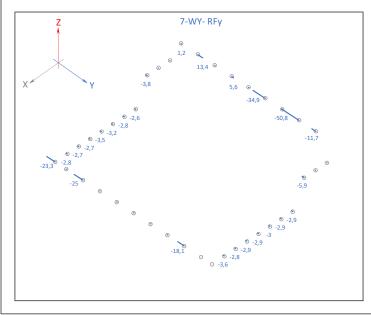
0,3

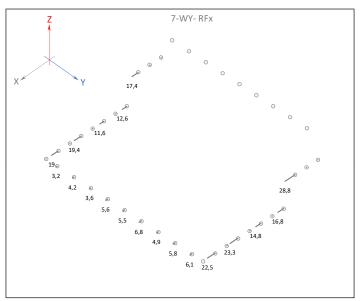
	-,-
X Y A3 C1 A3 C1 B1 C1 A3 C1 C1 C1 C1 C1 C1 C1 C1 C1 C	



0

0







Rédigé par : L. Toussaint

Vérifié par : JB. Journot

8. DESCENTE DE CHARGES : Neige (S)

Point	Nom point	Х	Υ	Z
	-	mm	mm	mm
309	A_1	0	0	5790
308	A_2	3250	0	5790
307	A_3	6500	0	5790
4	A_4	9750	0	0
5	A_5	13000	0	0
6	A_6	16250	0	0
7	A_7	19500	0	0
8	A_8	22750	0	0
9	A_9	26000	0	0
10	A_10	29250	0	0
11	A_11	32740	0	0
88	B_1	0	3160	11112
36	B_11	32740	3160	0
89	C_1	0	7960	11112
38	C_11	32740	7960	0
90	D_1	0	12760	11112
34	D_11	32740	12760	0
91	E_1	0	17560	11112
39	E_11	32740	17560	0
92	F_1	0	22360	11112
35	F_11	32740	22360	0
93	G_1	0	27160	11112
33	G_11	32740	27160	0
94	H_1	0	31960	11112

- (-)		
RFx	RFy	RFz
kN	kN	kN
		-2,1
		-3,4
		-3,6
-1,4		-5
		-5,3
		-4,5
		-3,2
-2,5		-11,3
		-4,7
-1,2		3,4
	-6,7	-14,:
	4,2	-46,7
1,3		-33,7
	-3,6	-47,3
1,4	3,7	-51,2
		-47
1,2		-46
	-1,8	-46,9
1,4	,,,,	-49,5
		-47,:
1,2		-46
	1,7	-46,9
1,4	-/-	-49,6
· ·		-47

Point	Nom point	Х	Υ	Z
	-	mm	mm	mm
37	H_11	32740	31960	0
95	l_1	0	36760	11112
40	l_11	32740	36760	0
96	J_1	0	41560	11112
41	J_11	32740	41560	0
306	K_1	0	44720	5790
305	K_2	3250	44720	5790
304	K_3	6500	44720	5790
29	K_4	9750	44720	0
28	K_5	13000	44720	0
30	K_6	16250	44720	0
23	K_7	19500	44720	0
27	K_8	22750	44720	0
31	K_9	26000	44720	0
26	K_10	29250	44720	0
32	K_11	32740	44720	0
,				

	RFx kN/m
Appui linéique segment A1-A3	0
Appui linéique segment A3-A6	0
Appui linéique segment A7.5/A10	0
Appui linéique segment K1-K3	0
Appui linéique segment K3-K10	0

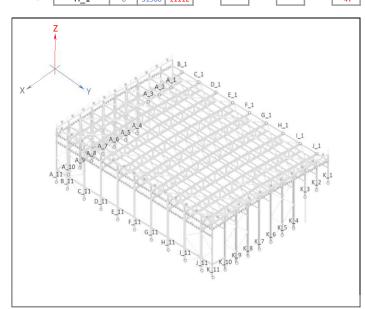
kN 1,2 1.4 1,3

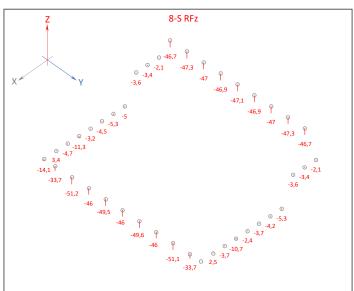
-1,1 -1,7

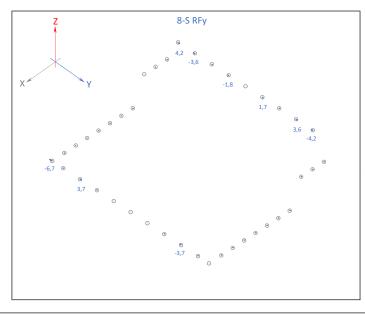
-2,5

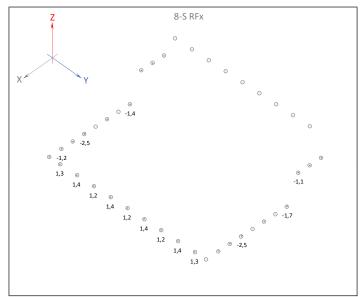
RFy	RFz
kN	kN
	-46
3,6	-47,3
-3,7	-51,1
-4,2	-46,7
	-33,7
	-2,1
	-3,4
	-3,6
	-5,3
	-4,2
	-3,7
	-2,4
	-10,7
	-3,7
	2,5
6,7	-14,1
RFy	RFz

RFy N/ml	RFz kN/m
0	-0,5
0	-0,3
0	-0,3
0	-0,5
0	-0,4











Rédigé par : L. Toussaint

Vérifié par : JB. Journot



9. DESCENTE DE CHARGES : Séisme selon la direction X (EX)

Nom point	Х	Υ	Z
-	mm	mm	mm
A_1	0	0	5790
A_2	3250	0	5790
A_3	6500	0	5790
A_4	9750	0	0
A_5	13000	0	0
A_6	16250	0	0
A_7	19500	0	0
A_8	22750	0	0
A_9	26000	0	0
A_10	29250	0	0
A_11	32740	0	0
B_1	0	3160	11112
B_11	32740	3160	0
C_1	0	7960	11112
C_11	32740	7960	0
D_1	0	12760	11112
D_11	32740	12760	0
E_1	0	17560	11112
E_11	32740	17560	0
F_1	0	22360	11112
F_11	32740	22360	0
G_1	0	27160	11112
G_11	32740	27160	0
H 1	0	31960	11112

RFx	RFy	RFz
kN	kN	kN
-94,5		
-67,1		-260
		-4,2
-65,8		-270
		-1,1
-85,1		-251,2
		-5,1
-86,4		-268,6
	-20,2	-66,2
	-16,8	-4,9
-3,5		-8
	-311,8	-7,5
-4,9	-18,7	-75,4
		-3,6
-6		-4,8
	-198	-6,9
-8,4		-4,5
		-2,7
-8,9		-4,2
$\neg \neg$	-211,2	-10,4
-8,6		-4,7
		-3,6

Point	Nom point	Х	Υ	Z
	-	mm	mm	mm
37	H_11	32740	31960	0
95	l_1	0	36760	11112
40	l_11	32740	36760	0
96	J_1	0	41560	11112
41	J_11	32740	41560	0
306	K_1	0	44720	5790
305	K_2	3250	44720	5790
304	K_3	6500	44720	5790
29	K_4	9750	44720	0
28	K_5	13000	44720	0
30	K_6	16250	44720	0
23	K_7	19500	44720	0
27	K_8	22750	44720	0
31	K_9	26000	44720	0
26	K_10	29250	44720	0
32	K_11	32740	44720	0

Appui linéique segment A1-A3

Appui linéique segment A3-A6

Appui linéique segment K1-K3

Appui linéique segment K3-K10

Appui linéique segment A7.5/A10

ı	
ĺ	RFx
ı	kN/ml
ı	0
ĺ	0
ĺ	0
ĺ	0
ı	0

kN -6 -5 -3,5

-104,8 -63,5 -59,5 -83,8 -85,5

RFy	RFz
kN	kN
	-4,6
-285,6	-6,4
-18,5	-74,8
-18,2	-4,9
	-7,6
	-240,2
	-8,3
	-241,3
	-245,8
	-4
	-261,9
-19,9	-65,7
RFy	RFz
kN/ml	kN/ml

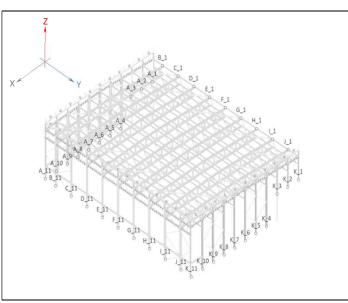
-5,3

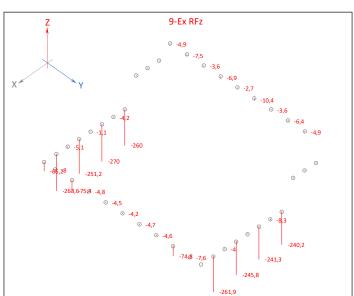
-6,2

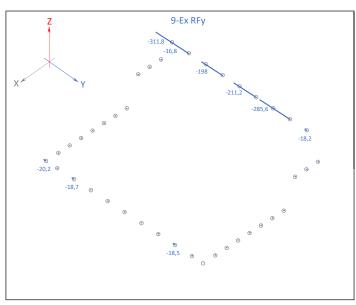
0

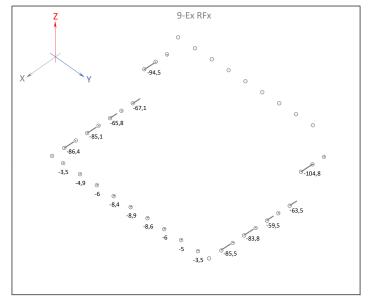
0

0











Rédigé par : L. Toussaint

Vérifié par : JB. Journot

RFz kN

-3,1

-5

403,2



Point	Nom point	Х	Υ	Z
	-	mm	mm	mm
309	A_1	0	0	5790
308	A_2	3250	0	5790
307	A_3	6500	0	5790
4	A_4	9750	0	0
5	A_5	13000	0	0
6	A_6	16250	0	0
7	A_7	19500	0	0
8	A_8	22750	0	0
9	A_9	26000	0	0
10	A_10	29250	0	0
11	A_11	32740	0	0
88	B_1	0	3160	11112
36	B_11	32740	3160	0
89	C_1	0	7960	11112
38	C_11	32740	7960	0
90	D_1	0	12760	11112
34	D_11	32740	12760	0
91	E_1	0	17560	11112
39	E_11	32740	17560	0
92	F_1	0	22360	11112
35	F_11	32740	22360	0
93	G_1	0	27160	11112
33	G_11	32740	27160	0
94	H_1	0	31960	11112

RFx	RFy		RF:
kN	kN		kN
		İ	
-11,9	-9,6	İ	
-6,7	-6,2		-49
	-8,4		-12,
-7,2	-10,8		-36,
	-10,5		
-21,3	-7,7		-77
	-6,4		-7,9
-19,4	-5,2		-92,
	-151,8		-378
	-19,7		-3,8
-1,1			-26,
	-109,8		-4,9
-2	-150,1		-408
	-3,6		-3,3
-1,6			-3
	-105,2		-9,:
-1,5			-10,
	-3,6		
	-123		-9,:
-1,5			-10,
	-3.6		-3

Point	Nom point	Х	Υ	Z
	-	mm	mm	mm
37	H_11	32740	31960	0
95	l_1	0	36760	11112
40	l_11	32740	36760	0
96	J_1	0	41560	11112
41	J_11	32740	41560	0
306	K_1	0	44720	5790
305	K_2	3250	44720	5790
304	K_3	6500	44720	5790
29	K_4	9750	44720	0
28	K_5	13000	44720	0
30	K_6	16250	44720	0
23	K_7	19500	44720	0
27	K_8	22750	44720	0
31	K_9	26000	44720	0
26	K_10	29250	44720	0
32	K_11	32740	44720	0

Appui linéique segment A1-A3 Appui linéique segment A3-A6 Appui linéique segment A7.5/A10

-2,1	-149,7	-403,2
	-19,6	-4,2
-1,1		-24,9
-12,3	-9,7	
-6,9	-3,8	-37,8
	-5	-6,5
-6	-5,5	-31,5
	-5	
-19,2	-4,5	-69,7
	-3,9	-4,3
-17,5	-3,4	-79,9
	-151,1	-375,6
RFx	RFy	RFz
kN/ml	kN/ml	kN/ml
0	-0,5	0
0	-0,5	-1,5
0	-0,5	-2,3
0	-0,5	0

kN

-93,1

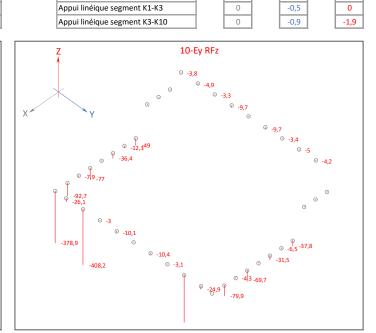
-149,7

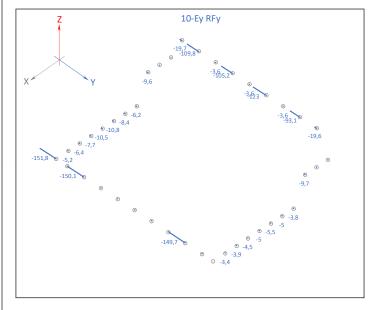
kN

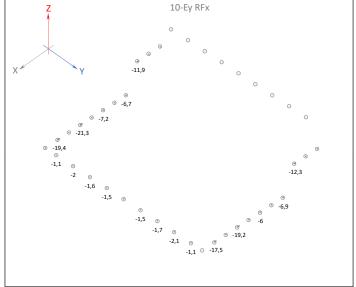
-1,7

-2,1

***	X A 10 A 11 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	A3 2 0 0.1 A3 2 0 0.1 A3 3 0 0.1 A3 4 0 0.1 A4 5 0 0.1 A4 6 0 0.1 A5 6 0 0.1 A7 6 0 0.1 A8 7 6 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8 0 0.1 A8 8
-----	-------------------------------------------	--------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------









Rédigé par : L. Toussaint

Vérifié par : JB. Journot

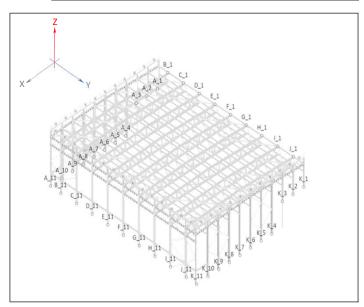


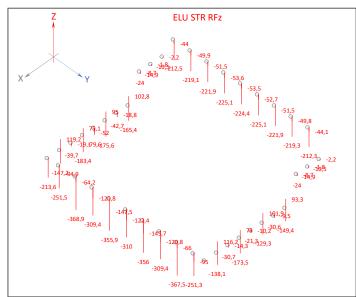
11. DESCENTE DE CHARGES : Combinaison ELU STR (Charges en kN)

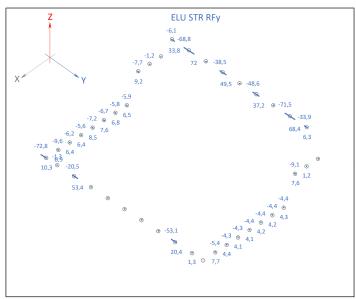
Nom point	Х	Υ	Z	RFx	RFx	RFy	RFy	RFz	RFz
-	mm	mm	mm	min	max	min	max	min	max
A_1	0	0	5790					-11	-2
A_2	3250	0	5790			-1		-15	-2
A_3	6500	0	5790	-49	40	-8	9	-24	-9
A_4	9750	0	0	-38	23	-6	7	-165	103
A_5	13000	0	0			-6	7	-43	-19
A_6	16250	0	0	-29	30	-7	8	-176	95
A_7	19500	0	0			-7	9	-80	-52
A_8	22750	0	0	-52	30	-6	6	-183	75
A_9	26000	0	0			-6	6	-40	-19
A_10	29250	0	0	-44	36	-10	7	-147	119
A_11	32740	0	0	-1		-73	10	-214	
B_1	0	3160	11112			-6	34	-213	-44
B_11	32740	3160	0	-7	11	-1		-252	-95
C_1	0	7960	11112			-69	72	-219	-50
C_11	32740	7960	0	-9	11	-21	53	-369	-64
D_1	0	12760	11112					-222	-52
D_11	32740	12760	0	-8	10			-309	-121
E_1	0	17560	11112			-39	50	-225	-54
E_11	32740	17560	0	-11	12			-356	-148
F_1	0	22360	11112					-224	-54
F_11	32740	22360	0	-8	11			-310	-122
G_1	0	27160	11112			-49	37	-225	-53
G_11	32740	27160	0	-11	12			-356	-146
H_1	0	31960	11112					-222	-52

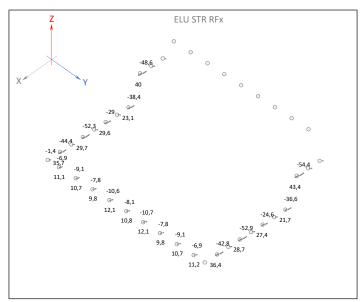
Nom point	Х	Υ	Z	RFx	RFx	RFy	RFy	RFz	RFz
-	mm	mm	mm	min	max	min	max	min	max
H_11	32740	31960	0	-8	10			-309	-121
l_1	0	36760	11112			-72	68	-219	-50
l_11	32740	36760	0	-9	11	-53	20	-368	-66
J_1	0	41560	11112			-34	6	-212	-44
J_11	32740	41560	0	-7	11		1	-251	-95
K_1	0	44720	5790					-11	-2
K_2	3250	44720	5790				1	-15	-2
K_3	6500	44720	5790	-54	43	-9	8	-24	-9
K_4	9750	44720	0	-37	22	-4	4	-149	93
K_5	13000	44720	0			-4	4	-31	-10
K_6	16250	44720	0	-25	27	-4	4	-129	102
K_7	19500	44720	0			-4	4	-21	-10
K_8	22750	44720	0	-53	29	-4	4	-174	76
K_9	26000	44720	0			-4	4	-31	-14
K_10	29250	44720	0	-43	36	-5	8	-138	116
K_11	32740	44720	0	-1		-10	73	-213	-2

		RFx kN/ml RFy kN/ml min/max min/max		RFz kN/ml Min/max		
Appui linéique segment A1-A3	0	0	0,9	-1,7	-7,7	-12,4
Appui linéique segment A3-A6	0	0	1,3	-1,3	-12	-22,8
Appui linéique segment A7.5/A10	0	0	1,4	-1,5	-12,9	-24,9
Appui linéique segment K1-K3	0	0	1,7	-0,9	-7,7	-12,4
Appui linéique segment K3-K10	0	0	1,7	-1,7	-11,3	-24,1











Rédigé par : L. Toussaint

Vérifié par : JB. Journot

()	12. DESCENTE DE CHARGES : Combinaison ELU Feu (Charges en kN)
×	SANS OBJET



Rédigé par : L. Toussaint

Vérifié par : JB. Journot



13. DESCENTE DE CHARGES : Combinaison ELU Séisme (Charges en kN)

Nom point	Х	Υ	Z	RFx	RFx	RFy	RFy	RFz	RFz
-	mm	mm	mm	min	max	min	max	min	max
A_1	0	0	5790					-5	-5
A_2	3250	0	5790					-7	-7
A_3	6500	0	5790	-97	99	-10	10	-13	-13
A_4	9750	0	0	-72	66	-6	6	-289	261
A_5	13000	0	0			-9	8	-38	-11
A_6	16250	0	0	-65	71	-11	11	-329	233
A_7	19500	0	0			-11	11	-56	-54
A_8	22750	0	0	-97	87	-8	8	-304	245
A_9	26000	0	0			-7	7	-34	-15
A_10	29250	0	0	-91	94	-5	5	-330	263
A_11	32740	0	0	-1		-182	134	-481	317
B_1	0	3160	11112			-15	35	-101	-89
B_11	32740	3160	0	-3	5	-1		-167	-110
C_1	0	7960	11112			-348	342	-106	-88
C_11	32740	7960	0	-5	6	-138	173	-625	237
D_1	0	12760	11112			-4	4	-104	-95
D_11	32740	12760	0	-6	8			-171	-160
E_1	0	17560	11112			-231	228	-113	-89
E_11	32740	17560	0	-8	9			-206	-183
F_1	0	22360	11112			-4	4	-104	-98
F_11	32740	22360	0	-8	10			-171	-162
G_1	0	27160	11112			-247	250	-114	-87
G_11	32740	27160	0	-9	10			-207	-183
H_1	0	31960	11112			-4	4	-104	-95

Point	Nom point	Х	Υ	Z	RFx	RFx	RFy	RFy	RFz	RFz
	-	mm	mm	mm	min	max	min	max	min	max
37	H_11	32740	31960	0	-6	8			-171	-160
95	l_1	0	36760	11112			-310	317	-105	-89
40	l_11	32740	36760	0	-5	6	-173	138	-620	232
96	J_1	0	41560	11112			-35	15	-101	-88
41	J_11	32740	41560	0	-3	5		1	-166	-111
306	K_1	0	44720	5790					-5	-5
305	K_2	3250	44720	5790					-7	-7
304	K_3	6500	44720	5790	-108	109	-10	10	-13	-13
29	K_4	9750	44720	0	-69	62	-4	4	-264	240
28	K_5	13000	44720	0			-5	5	-26	-6
30	K_6	16250	44720	0	-57	65	-6	6	-275	227
23	K_7	19500	44720	0			-5	5	-13	-13
27	K_8	22750	44720	0	-96	84	-5	5	-293	241
31	K_9	26000	44720	0			-4	4	-24	-13
26	K_10	29250	44720	0	-89	93	-4	4	-316	256
32	K_11	32740	44720	0	-1		-133	181	-477	313

		:N/ml ′max		:N/ml /max		RFz kN/ml Min/max	
Appui linéique segment A1-A3	0	0	0,5	-0,5	-8,4	-8,6	
Appui linéique segment A3-A6	0	0	0,5	-0,5	-9	-20,5	
Appui linéique segment A7.5/A10	0	0	0,5	-0,5	-9	-22,5	
Appui linéique segment K1-K3	0	0	0,6	-0,5	-8,4	-8,6	
Appui linéique segment K3-K10	0	0	0,9	-0,9	-7	-23	

