## DOSSIER TECHNIQUE D'ETUDE

Ce dossier est commun aux épreuves E4 et E5. Il sera ramassé à l'issue de chaque épreuve et redistribué au début de la suivante.

Ce dossier vous est propre. Dès que vous l'avez en votre possession, inscrivez votre nom sur la première page en haut à droite afin de faciliter la redistribution par les surveillants de salle.

# CONTENU DU DOSSIER ( feuilles format A4))

- Une présentation générale avec descriptif	n	
- Une perspective filaire précisant les corrects :	Page.	1 à 3
- Une perspective filaire précisant les caractéristiques des sections PRS - Une vue en élévation du long-pan file A	_	
- Une vue en élévation du pignon file 1	Page.	5
- Une vue en élévation du pignon file 1 Une vue en élévation partiques files 2. 4.6.8	Page.	6
- Une vue en élévation portiques sur faîtière files 3, 5, 7	Page.	7

## **BATIMENT INDUSTRIEL**

#### **Destination:**

- commerces

## Situation géographique :

- Sainte Geneviève des bois – Essonne- 91 – Altitude ≤ 200m

## **DESCRIPTIF GENERAL DU BATIMENT**

## ☐ Dimensions principales :

- Longueur :

50,973m en 8 travées.

- Largeur:

41,168m en 2 halls.

- Hauteur totale:

11,200m (sur acrotère)

- Toiture à 2 versants symétriques pente 3%

## □ Couverture multicouche comprenant :

- bac acier support d'étanchéité Hacierco 40S
- isolant laine de roche ép. 100mm.
- étanchéité bicouche ép. 10mm.

## ☐ Bardage double peau comprenant :

- plateau type Hacierba 1.450.70H
- isolant panneaux rigides épaisseur 70mm complété par un isolant souple déroulé épaisseur 30 mm
- support vertical de bardage (écarteur) hauteur 37mm
- bardage à nervures horizontales Hacierba 5.180.44B
- acrotère sur long-pans
- garde-corps sur pignons
- □ Plancher en mezzanine

## **HYPOTHESES DE CALCUL**

#### □ Chargement

#### → charges permanentes

	2daN/m2
	12daN/m2
	6daN/m2
étanchéité	10daN/m2
	8daN/m2
bac	7daN/m2
	isolant

→ Charges d'exploitation du comble

20daN/m2

- → Charges climatiques
  - Vent: Site normal sans effet de site ou de masque
  - Neige: Altitude 120m

## □ Résistance des profils reconstitués soudés

On admet que les sections peuvent atteindre leur résistance plastique sans risque de voilement local.

## **DESCRIPTION DE L'OSSATURE**

L'ensemble des poutrelles, tôles et laminés est en s	<b>S235</b> .
--	---------------

□ Pannes:

IPE 140 continues sur 7 travées

IPE 200 isostatiques sur travée de 8,200m

- □ Portiques articulés en pieds (poteaux et traverses en PRS section I)
  - 4 portiques doubles files 2-4-6-8 reliés par 3 faîtières en PRS
  - 3 portiques simples files 3-5-7 appuyés sur les faîtières

les caractéristiques des sections sont données en page 3

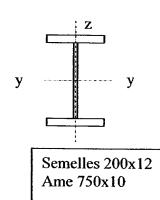
⊔ Pans de	ters ti	les 1-9
-----------	---------	---------

☐ Stabilité de long-pan, pignons et versants

#### PROFILES RECONSTITUES SOUDES

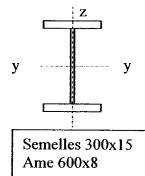
#### Caractéristiques de sections

#### Portiques doubles files 2-4-6-8



**TRAVERSE** 

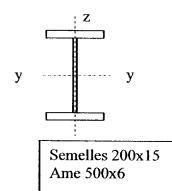
A = 123 cm<sup>2</sup> Iy = 104839 cm<sup>4</sup> Iz = 1606 cm<sup>4</sup> iy = 29,20 cm iz = 3,61 cm It =48,04 cm<sup>4</sup> Wply = 3235 cm<sup>3</sup> Wplz = 258,8 cm<sup>3</sup> Wely = 2709 cm<sup>3</sup> Welz = 160,6 cm<sup>3</sup>



**POTEAUX** 

A = 138 cm<sup>2</sup> Iy = 99518 cm<sup>4</sup> Iz = 6753 cm<sup>4</sup> iy = 26,85 cm iz = 7,00 cm It = 77,74 cm<sup>4</sup> Wply = 3488 cm<sup>3</sup> Wplz = 684,6 cm<sup>3</sup> Wely = 3159 cm<sup>3</sup> Welz = 450,2 cm<sup>3</sup>



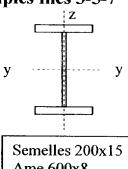


**TRAVERSE** 

Iz = 2001 cm<sup>4</sup> iy = 22,62 cm iz = 4,72 cm It = 48,60 cm<sup>4</sup> Wply = 1920 cm<sup>3</sup> Wplz = 304,5 cm<sup>3</sup> Wely = 1738 cm<sup>3</sup> Welz = 200,1 cm<sup>3</sup>

 $A = 90 \text{ cm}^2$ 

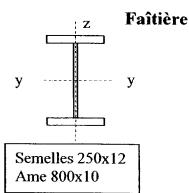
 $Iy = 46045 \text{ cm}^4$ 



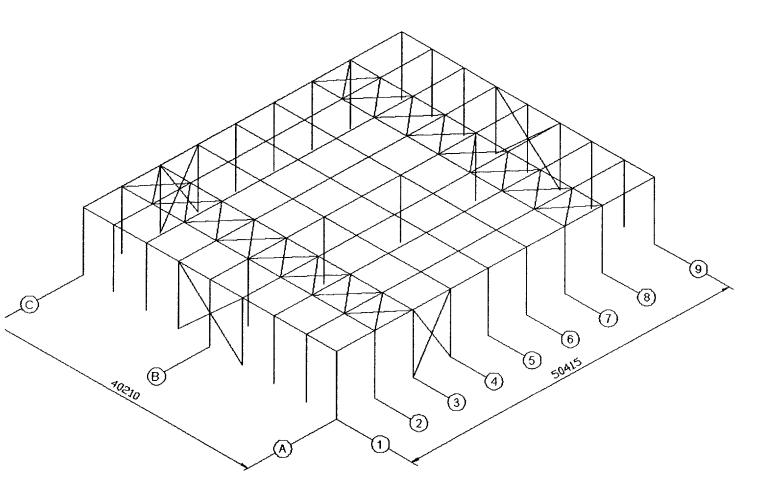
Ame 600x8

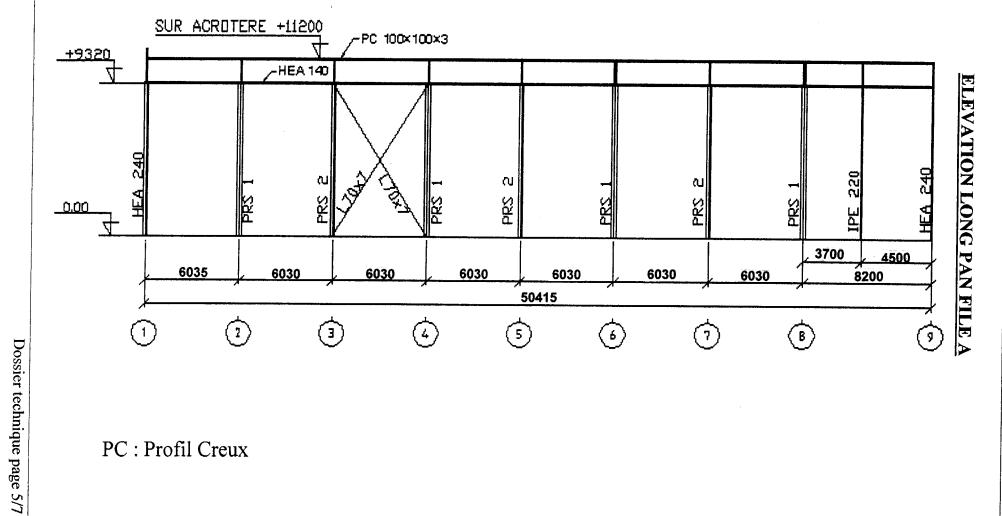
POTEAUX

A =  $108 \text{ cm}^2$ Iy =  $71145 \text{ cm}^4$ Iz =  $2003 \text{ cm}^4$ iy = 25,67 cmiz = 4,31 cmIt =  $55,24 \text{ cm}^4$ Wply =  $2565 \text{cm}^3$ Wplz =  $338,4 \text{cm}^3$ Wely =  $2259 \text{cm}^3$ Welz =  $200,3 \text{cm}^3$ 



## PERSPECTIVE FILAIRE

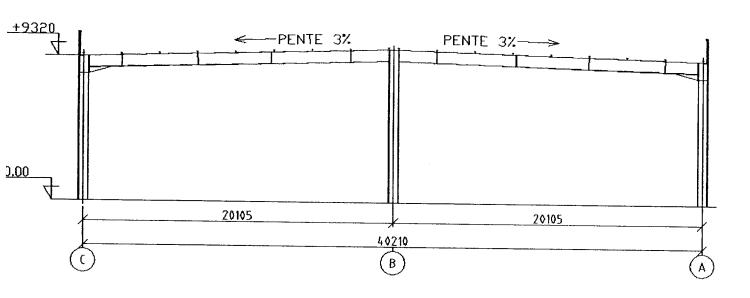




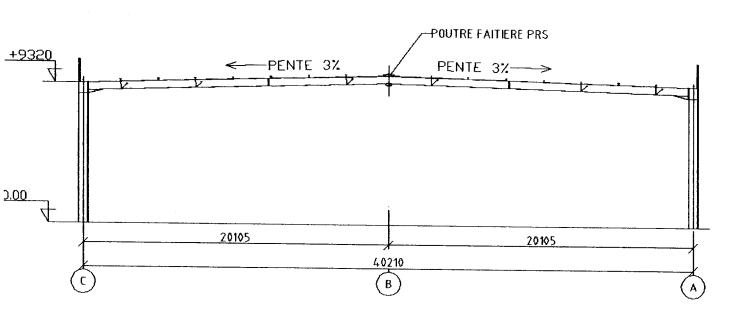
**ELEVATION PIGNON FILE 1** 

PC: Profil Creux

### **PORTIQUES Files 2, 4, 6, 8**



## **PORTIQUES SUR FAITIERE Files 3, 5, 7**



Dossier technique page 7/7

#### E 5 : DESSIN DE CONCEPTION

## U 51: CONCEPTION

Durée: 4 heures Coefficient: 3

Le dossier technique d'étude est commun aux épreuves E4 et E5

#### **DOCUMENTS AUTORISES:**

- Catalogues de profilés
- Règlements ou extraits des règlements en vigueur.

#### **CONTENU DU DOSSIER : 11 pages**

- Questionnaire: pages 2, 3, 5, 6 et 8
- □ Document réponse : DR1(page 4)et DR2(page 7)à remettre obligatoirement avec la copie
- Annexes, fiches techniques sur plancher collaborant : pages 9, 10 et 11.

#### **BAREME:**

Exercice 1: 6 points Exercice 2: 7 points Exercice 3: 7 points

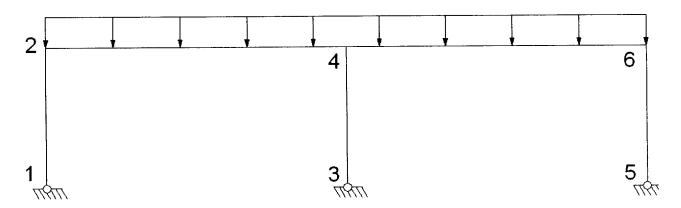
#### 1 ANALYSE DE LA CONCEPTION DE LA STRUCTURE

#### 1-1 Etudes des structures transversales pour la combinaison des actions G, S et Q

Sur les modèles mécaniques ci-dessous, les ossatures des acrotères ne sont pas représentées Les modèles mécaniques des structures transversales chargées sont :

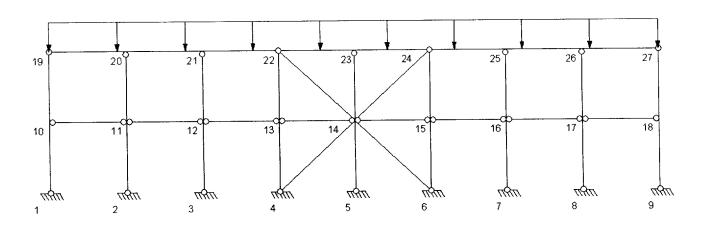
- pour les portiques des files 2, 4, 6 et 8 :

modèle 1



- pour les pans de fer des extrémités files 1 et 9.

#### modèle 2



- 1-1-1 Quel est le degré d'hyperstaticité de la structure du modèle 1 ?
- 1-1-2 À quelle(s) sollicitation(s) est soumis le poteau 1-2 du modèle 1? Justifiez mécaniquement le choix d'un PRS de section I.
- 1-1-3 A quelle(s) sollicitation(s) est soumis le poteau 2-20 du modèle 2 ? Quel profil a-t-on choisi pour réaliser ce potelet ?
- 1-1-4 Quelle est la fonction de la barre 11-12?
- 1-1-5 La traverse de la structure de la file 1 est un UPN, pour quelles raisons a-t-on choisi un tel profil?
- 1-1-6 On aurait pu réaliser les structures d'extrémité (files 1 et 9) avec des portiques auxquels on ajoute des montants de bardage. Quel est l'intérêt des pans de fer par rapport à cette solution ?

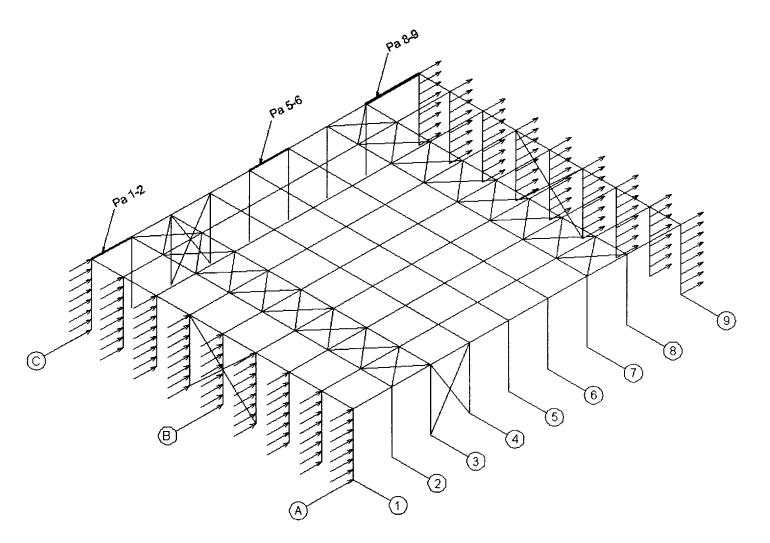
#### 1-2 Etudes des structures de versants sous l'action du vent sur les petites faces

Le schéma présente les charges linéiques dues au vent sur les potelets des pignons.

On suppose que les structures triangulées sont indéformables.

Pour cette question, afin de simplifier les schémas :

- on considère uniquement les pressions exercées sur les pignons par le vent longitudinal
- on ne représente que les pannes et les croix de St. André participant à la stabilité.

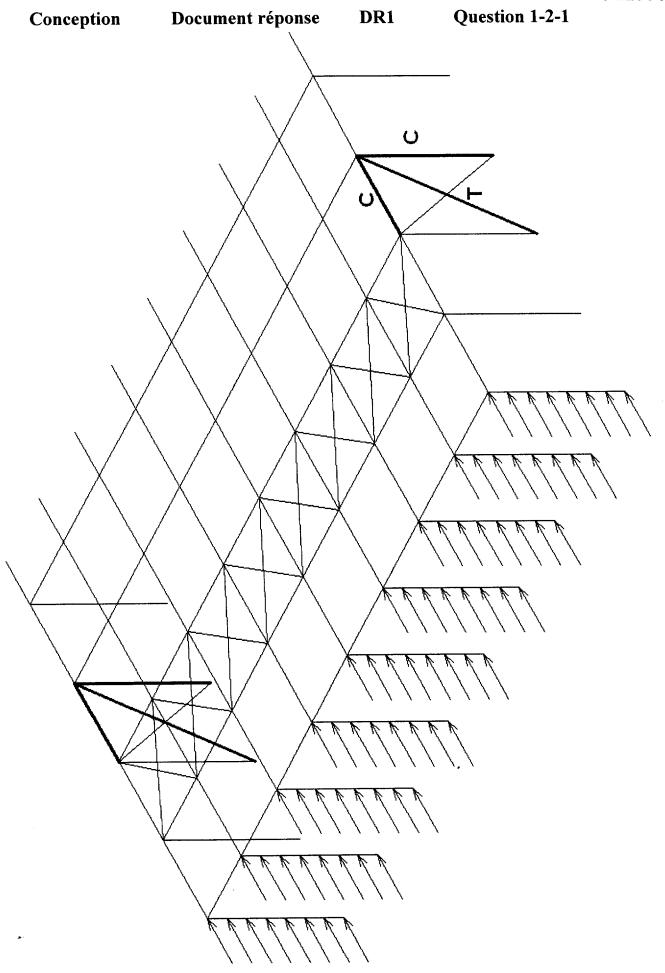


#### En ne considérant que l'action du vent longitudinal défini ci-dessus :

- 1-2-1 A quelle sollicitation est soumise
- la panne Pa 1-2?
- la panne Pa 5-6?
- la panne Pa 8-9?
- 1-2-2 Sur le document réponse DR1 indiquez les barres sollicitées en traction ou en compression de la poutre au vent située entre les files 2 et 3 : repassez celles-ci en trait fort de couleurs différentes suivant que la barre soit en traction ou en compression, indiquez la couleur choisie pour représenter la traction et la couleur choisie pour la compression.

N.B.: Les diagonales comprimées dans les croix de St André ne sont pas prises en compte, on les laissera donc en trait fin.

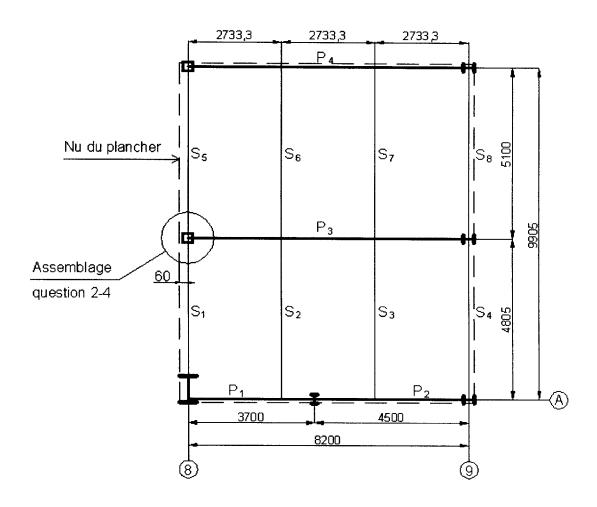
E5-Sous épreuve : conception



#### 2 CONCEPTION D'UN PLANCHER COLLABORANT

Dans un angle du bâtiment se trouve un plancher en mezzanine.

L'ossature est constituée de 4 poutres P1, P2, P3, P4 et de 8 solives appuyées sur les poutres. Le plancher (bac acier et béton) s'appuie sur les solives. Les faces supérieures des solives et des poutres sont situées au niveau +3000. Toutes les poutres et les solives sont supposées sur deux appuis. Une dalle béton est coulée sur des bacs acier nervurés appuyés sur l'ossature. Ces bacs acier sont définis pages 9, 10, 11.

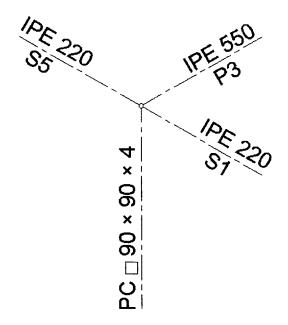


Les nervures des bacs acier seront placées perpendiculairement aux solives. La dalle béton est supposée continue sur appuis.

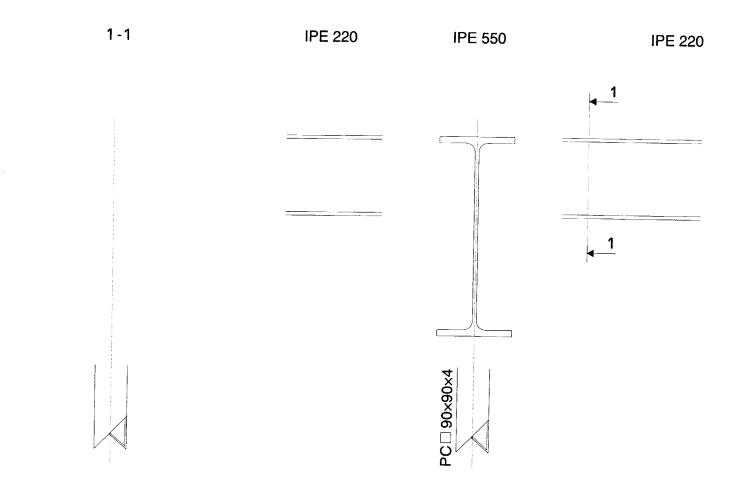
- 2-1 Ouelles sont les deux fonctions des bacs acier?
- 2-2 La charge d'exploitation prévue pour ce plancher étant Q = 650 daN/m², en utilisant les fiches technique en annexe pages 9, 10 et 11, déterminez l'épaisseur du bac acier qui permet d'obtenir la dalle béton la moins épaisse sans étai supplémentaire lors du coulage du béton. Les capacités des dalles coulées sans étai sont indiquées dans la partie gris clair du tableau. Calculez la masse surfacique (en kg/m²) du plancher (bac + béton). On prendra 2,45 kg/m³ pour la valeur de la masse volumique du béton.
- 2-3 Quel est l'intérêt de la continuité de la dalle béton ? Comment assure-t-on cette continuité en pratique sur le chantier ?

#### 2-4 <u>Conception de l'assemblage poteau-poutre-solives.</u>

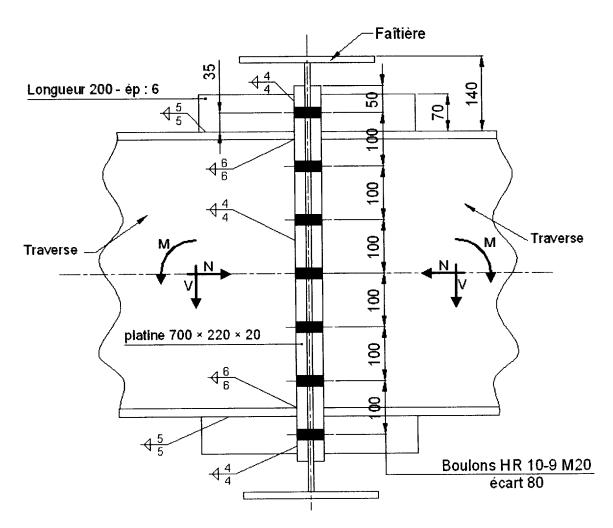
Le client a demandé que les poteaux, supports du plancher à l'intérieur du bâtiment, soient réalisés en profil creux. Sur le document réponse DR2, en deux vues dessinez un assemblage de la poutre  $P_3$  (IPE 550) et des deux solives  $S_1$  et,  $S_5$  (IPE 220) sur le poteau (PC  $\square$  90x90x4), toutes ces barres étant articulées entre elles. Ces croquis doivent définir le principe de l'assemblage. Le choix des boulons et de leur nombre est laissé à votre initiative. Indiquez les désignations des profils et des éléments d'assemblage. Représentez la dalle béton, le bac acier et le coffrage de rive.



Echelle: 1/10



## **DETAIL PORTIQUE 7 SUR FAITIERE**



Norme à utiliser : NF P 22.460

## N = 2503 daN V = 10822 daN M = 38761 mdaN

- 3-1 Montrez que l'effort normal n'est pas à prendre en compte dans la vérification.
- 3-2 Vérifiez la résistance à l'effort tranchant.
- 3-3 Calculez le moment résistant Mres.
- 3-4 Montrez que la zone comprimée n'est pas vérifiée.
- 3-5 On envisage d'utiliser des renforts en tôle de largeur 180mm pour obtenir l'aire nécessaire à la vérification de la zone comprimée.
  - 3-5-1 Calculez l'épaisseur minimale théorique de chaque renfort.
  - 3-5-2 Dessinez sous 2 vues la partie renforcée de l'assemblage pour des renforts d'épaisseur
  - 3-5-3 Quel problème pose la présence des renforts ?



# FICHE TECHNIQUE PLAQUE NERVURÉE POUR PLANCHER COLLABORANT

HAIRONVILLE SA 55000 HAIRONVILLE

DENOMINATION DE LA PLAQUE :

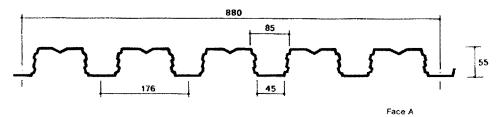
HAIRCOL 55 S (5.176.55 collaborant)

NOM ET ADRESSE DE LA SOCIETE: HAIRONVILLE SA - 55000 HAIRONVILLE

NOM ET ADRESSE DE L'USINE PRODUCTRICE : HAIRONVILLE SA - 55000 HAIRONVILLE

SCHEMA COTE DE LA PLAQUE

Les tolérances sont conformes à la Norme NFP 34401



CADACTÉRI	STIQUES UTI	CO DE LA	DIAGE	E				E	paisse	ir en m	m .		
CANACIEN	STIGUES UTI	LCO DE LA	( FLAGO	E		0,	75	0,3	38				
	Masse au m	ètre carré u	tile	kg/m²		8,0	69	10,2	20				
	Moment	En sectio	n totale	cm4/ml	-	50,954		59,471					
	d'inertie	En sectio moment		sous σ= 250 N/m	42,	397	53,8	353		**************************************			
	Module de	rásistanaa	ì/vi	(cm³)		15,0	654	18,4	441				
	Module de l	esistance	i/vs	(cm³)		22,	697	26,	141				
							Epai	sseur to	otale du	planci	her H	·	
Volume V de béton en dm³/m² en fonc			н	100	Н	9,5	10	11	12	13	14	15	16
Cit diri /iii Cit lollo	aon ao rep n		1		V	61	66	76	86	96	106	116	126

#### **STATIQUE "HAIRCOL 55 S"**

#### TABLEAUX DES SURCHARGES NORMALES D'EXPLOITATION EN dan/m² POUR "HAIRCOL 55 S"

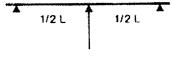
(tenant compte d'une valeur de complément poids propre de 75 daN/m² Conforme à l'avis technique n° 3/85.129 F) Le tableau des surcharges normales d'exploitation est donné pour une utilisation du profil métallique en face A sur appuis

,			<u> </u>								_							Ā		Ā	Ā		<u> </u>		
PONTÉE En M				,,,,,,,,,						Epais	seur t	otale d	u plan	cher e	n cm										
	9,5	10	11	12	13	14	15	15	9,5	10	11	12	13	14	15	16	9,5	10	11	12	13	14	15	16	
1,60	1508	1502	1789	1953	2119	2382	2484	2649	1726	1833	2024	2235	2425	2634	2842	3031	1876	1788	1966	2170	2355	2558	2768	2944	
1,80	1195	1269	1402	1548	1680	1825	1969	2108	1367	1452	1664	1771	1822	2088	2253	2403	1326	1415	1558	1720	1867	2028	2188	2334	
2,00	961	1031	1139	1258	1355	1483	1600	1797	1111	1188	1363	1439	1562	1897	1831	1953	1079	1145	1265	1397	1517	1648	1778	1897	
2,20	673	825	944	1043	1132	1211	1237	1222	920	978	1086	1193	1295	1407	1518	1615	884	948	1049	1158	1257	1366	1474	1573	
2,40	480	595	746	787	804	873	849	1000	778	824	918	1005	1081	1186	1280	1385	753	800	884	976	1860	1151	1243	1262	
2,60	347	435	562	518	1117	722	778	827	663	704	778	859	833	1914	915	774	643	684	755	822	858	856	984	948	
2,80	297	272	428	516.	557	503	649	888	573	509	873	727	654	718	788	816	530	551	582	595	635	i des	740	787	
3,00	130	190	312	434	468	500	544	577	485	592	469	518	538	802	848	583	409	418	452	497	. 586	580	824	85)	
3,20		128	226	346	394	428	458	486	345	395	199	498	472	511	35 <b>8</b>	31	222	361	384	422	455	492	529	581	
3,40			181	259	104	369	387	410	295	312	341	374	483	435	498	487	244	340	328	380	367	419	459	477	
3,60				184	278	385	827	346	254	268	292	320	344	372	460	424	244	297	280	307	236	357	389	486	
3,80			201		196	258	275	292	218	231	251	275	295	318	342	361	190	221	240	283	282	304	328	345	
4,00						295	238	245	158	199	215	225	252	272	297	208		176	206	225	248	259	278	254	
4,20	T						195	285		171	105	201	215	282	246	262			176	192	205	220	238	249	
4,46								178			159	177	188	197	211	222				183	178	100	199	218	
4,60													155	166	177	168						150	167	175	
4,80																155				100	Y	1. 16			
5,00										1.14															
		******************		**********	-																				
1,60	1735	1844	2039	2254	2447	2680	2853	3064	1931	2085	2533	2579	2868	3043	3264	3586	1928	2049	2266	2504	2719	2956	3170	3405	
1,80	1374	1461	1615	1785	1939	2108	2261	2428	1572	1871	1848	2043	2218	2411	2586	2778	1527	1623	1795	1984	2154	2342	2512	2698	
2,00	1093	1186	1312	1450	1575	1712	1836	1972	1277	1357	1501	1659	1862	1959	2101	2257	1240	1318	1457	1511	1750	1982	2040	2192	
2,20	767	938	1087	1202	1305	1419	1522	1635	1057	1124	1243	1375	1453	1623	1741	1870	1827	1092	1208	1935	1450	1576	1691	1816	
2,40	547	677	916	1912	1100	1144	1183	1168	891	947	1048	1158	1258	1368	1467	1576	885	920	1017	1125	1222	1328	1425	1531	
2,60	396	496	724	791	790	857	917	983	761	809	895	989	1075	1169	1254	1347	739	785	B69	951	1844	1135	1217	1229	
2,80	288	315	198	913	663	718	768	824	657	699	774	855	929	1610	905	979	638	579	751	819	847	855	873	935	
3,00	192	221	359	519	568	907	548	595	574	\$10	576	740	756	718	787	823	535	557	590	506	889	892	748	793	
		151	252	201	478	515	550	588	499	517	542	524	566	613	856	797	421	431	438	565	545	591	131	676	
3,20	1933				880.000	77.000			384	313	404	(50	495	528	561	691	323	358	394	433	467	506	540	578	
3,20	+	1	188	298	400	439	456	501	384		3 2 700 10					or social sections	4 24/263/4						100,222	495	
			148	298 214	+	375	398	427	384		153	586	418	452	482	517	293	210	339	373	401	435	463		
3,40			126	1	+					722		388 335	418 361	452 390		517 445	299 228	210 285	293 293	373 321	40 s 545	435 374	886	427	
3,40 3,50			120	214	320	375	396	427	384	222 278	353			350	616	+	-	+				+	- 00	427 367	
3,40 3,50 3,80				214	320 226	375 321	336	427 385	384 264	222 279 242	353 395 274	835	361	390 327	616 858	445	220	28.8	293	321	345	374	386	+	
3,40 3,50 3,80 4,00				214	329 225	375 321	396 341 291	427 385 311	384 264 229	222 279 242	353 195 284 229	235 280 251	361 312	390 327 281	416 858 308	384	228 160	28E 287	293 253	321 278	345 298	374 322	386 343	367	
3,40 3,50 3,80 4,00 4,20				214	320 - 228	375 321 239	396 341 291	427 384 311 285	384 264 229	222 279 242 210	353 195 284 229	280 281 251	361 312 269	390 327 281	\$18 858 308 268	284 284 230	220 160	28E 287	293 253 219	321 278 249 207	345 298 257	374 322 278	386 343 295	367 315	
3,40 3,50 3,80 4,00 4,20 4,40				214	320 228	375 321 239	396 341 291	427 384 311 285	384 264 229 198	222 279 242 210	353 364 284 239	250 251 251	361 312 269 232	399 327 291 251	414 859 309 206 228	354 339 204	220	28E 287	293 253 219 184	321 278 248 207	345 298 257 271	374 322 278 239 204	386 343 295 253	367 315 270	

#### ÉTAIEMENT

L'étaiement est réalisé avec les éléments traditionnels pour dalle en béton armé. Cependant, il faut s'assurer du non poinçonnement des profils en utilisant des protections type planche ou poutre de bois.

ils sont placés avant coulage du béton au milieu de la portée

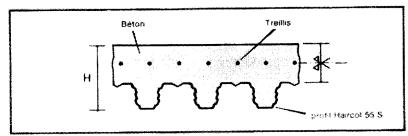


Les étais doivent rester au moins 8 jours après coulage.

#### ARMATURES COMPLÉMENTAIRES

#### 1. Treillis anti-fissuration

Pour limiter le retrait dû au séchage du béton et éviter la fissuration, il est nécessaire de prévoir dans la dalle un treillis soudé positionné en milieu de dalle au-dessus des nervures et calé par des pontets.



#### Dimensions du treillis

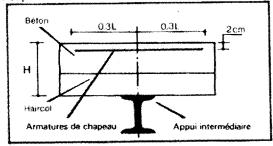
Epaisseur plancher (H cm)	Dimensions du treillis (mm)
HAIRCOL 55 S: 9,5 à 16	3,5 x 3,5 — 150 x 150

#### 2. Armatures en chapeau pour utilisation en appuis multiples

Comme dans toute dalle de béton armé traditionnelle des armatures sur appuis intermédiaires sont nécessaires pour la reprise des moments négatifs lorsque la continuité est prise en compte et/ou lorsqu'un revêtement de sol fraulle est prévu.

Ces armatures doivent couvrir au minimum une zone égale à 0,3 fois la portée de part et d'autre de l'appui et doivent

être placées à 2 cm du niveau supérieur de la dalle.



la section de ces aciers peut vous être communiquées sur simple demande.

3. Armatures supplémentaires pour améliorer le comportement du plancher en cas d'incendie

Pour permettre de satisfaire aux règlements de sécurité contres les risques d'incendie et de panique dans les établissements recevant du public, dans les habitations, dans les immeubles de grande hauteur, etc., il convient de renforcer le plancher par des armatures supplémentaires disposées en lit inférieur afin d'améliorer le comportement du plancher en cas d'incendie. (Se rapporter paragraphe n° Résistance au feu).

#### **ACCESSOIRES DE GARNISSAGE**

- Bouchons de nervures en mousse cellulaire souple à mettre sur chantier en extrémité des profils pour empêcher les coulures de béton en sous-face du plancher.
- Lorsque les tôles sont posées bout à bout sur appui, l'obturation des nervures peut être réalisée par l'utilisation d'une bande adhésive.
- Cornières d'arrêt de béton pour rives de plancher (en tôle d'acier galvanisé ou coffrage classique en bois).