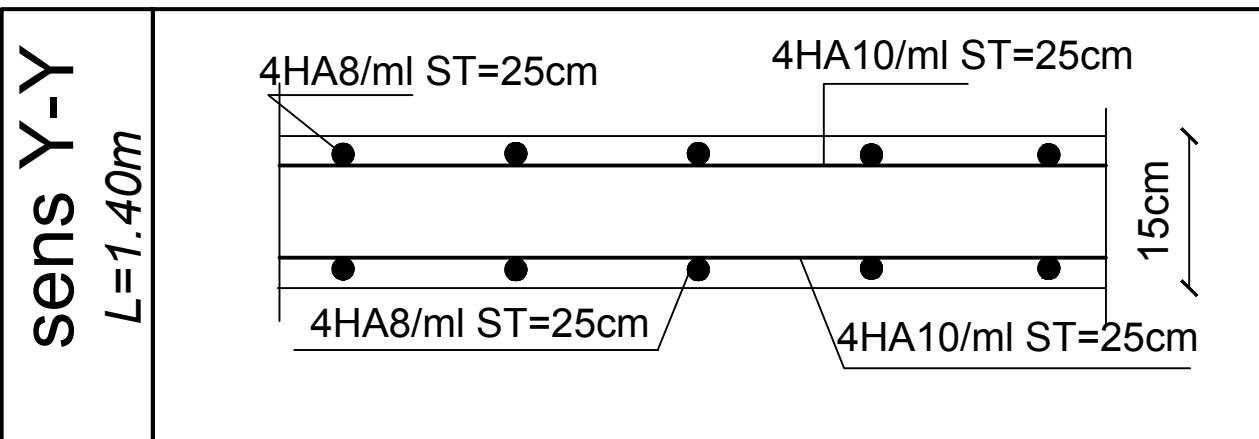
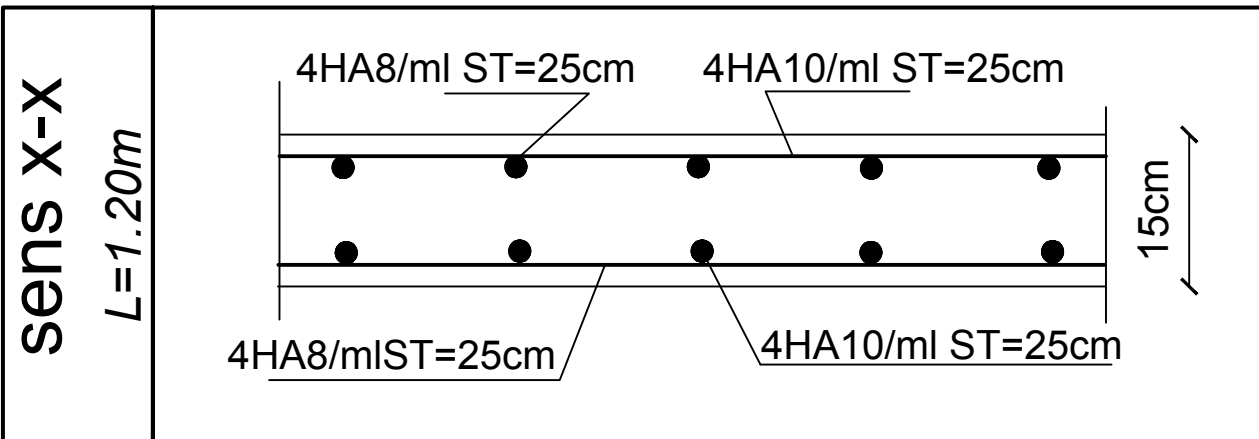
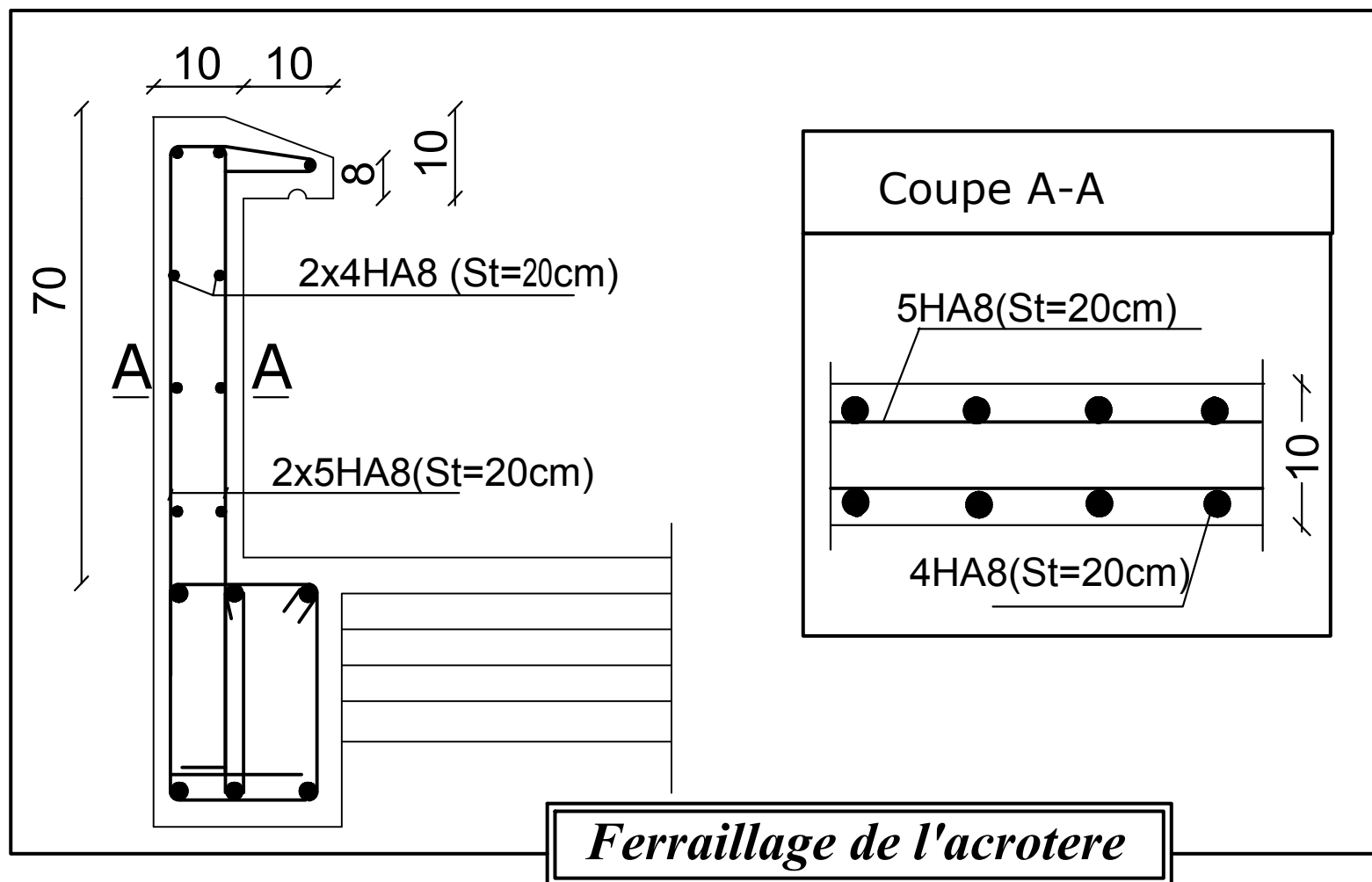


UNIVERSITE MOULOUD MAMMERI DE TIZI OUZOU		Faculté du génie de la construction Département de génie civil	
Mlle. OUKACHA NARIMANE ENCADREUR Mme. ALKAMA		Plan de ferrailage de Mur plaque	plan N°19
			2020



Ferraillage de la dalle salle machine

<p><u>REPUBLIQUE ALGERIENNE DEMOCRATIQUE ET POPULAIRE</u> Faculté De Génie De La Construction Département de Génie Civil</p>		
Mlle. OUKACHA NARIMANE ENCADREUR Mme. ALKAMA	<i>Titre :</i> -Ferraillage de la dalle salle machine	<i>Echelle:</i> 1/25
		<i>Plan N°:</i> 14
		<i>Promotion:</i> 2020



REPUBLIQUE ALGERIENNE DEMOCRATIQUE ET POPULAIRE

Faculté De Génie De La Construction Département de Génie Civil

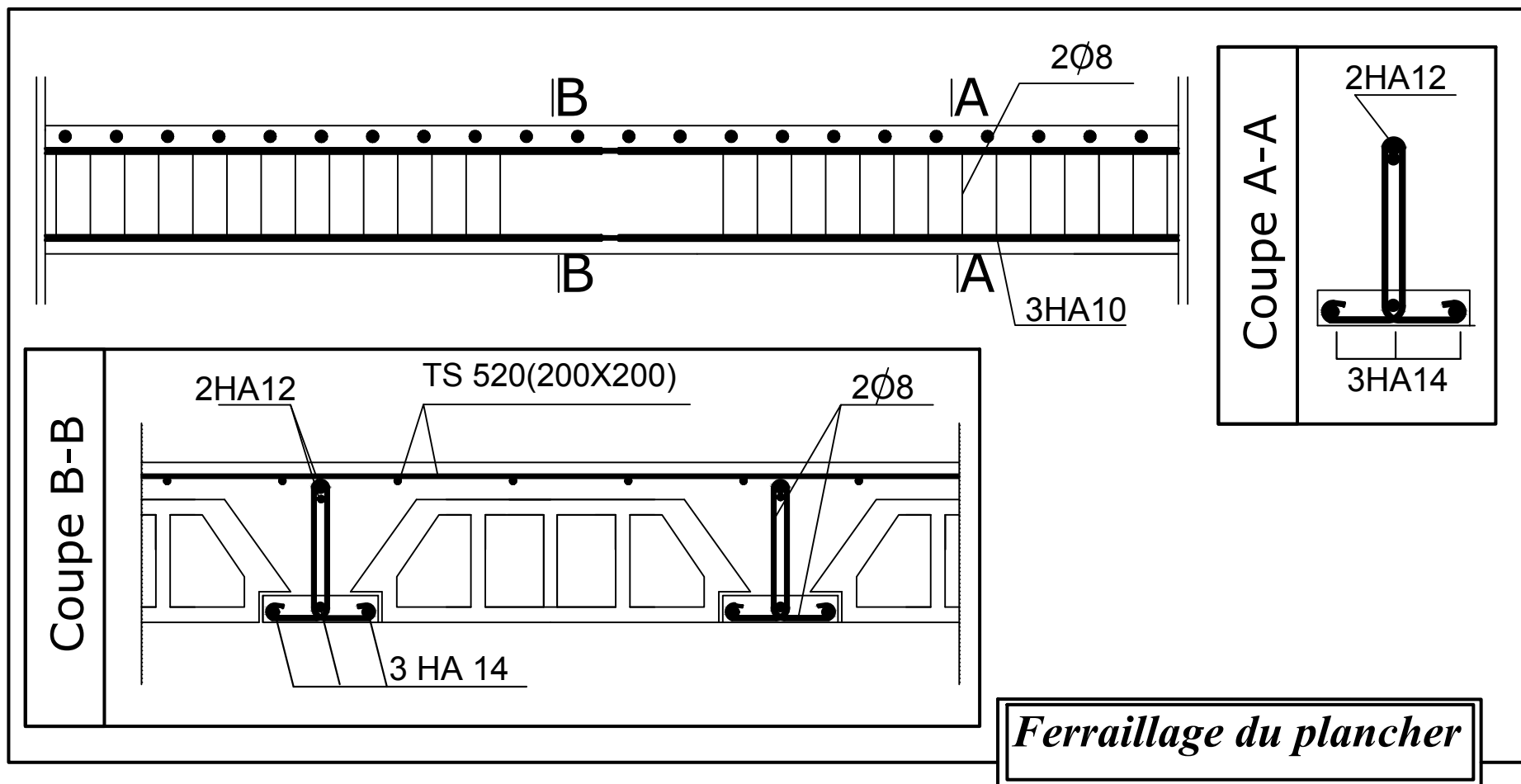
Mlle. OUKACHA NARIMANE

Echelle: 1/25

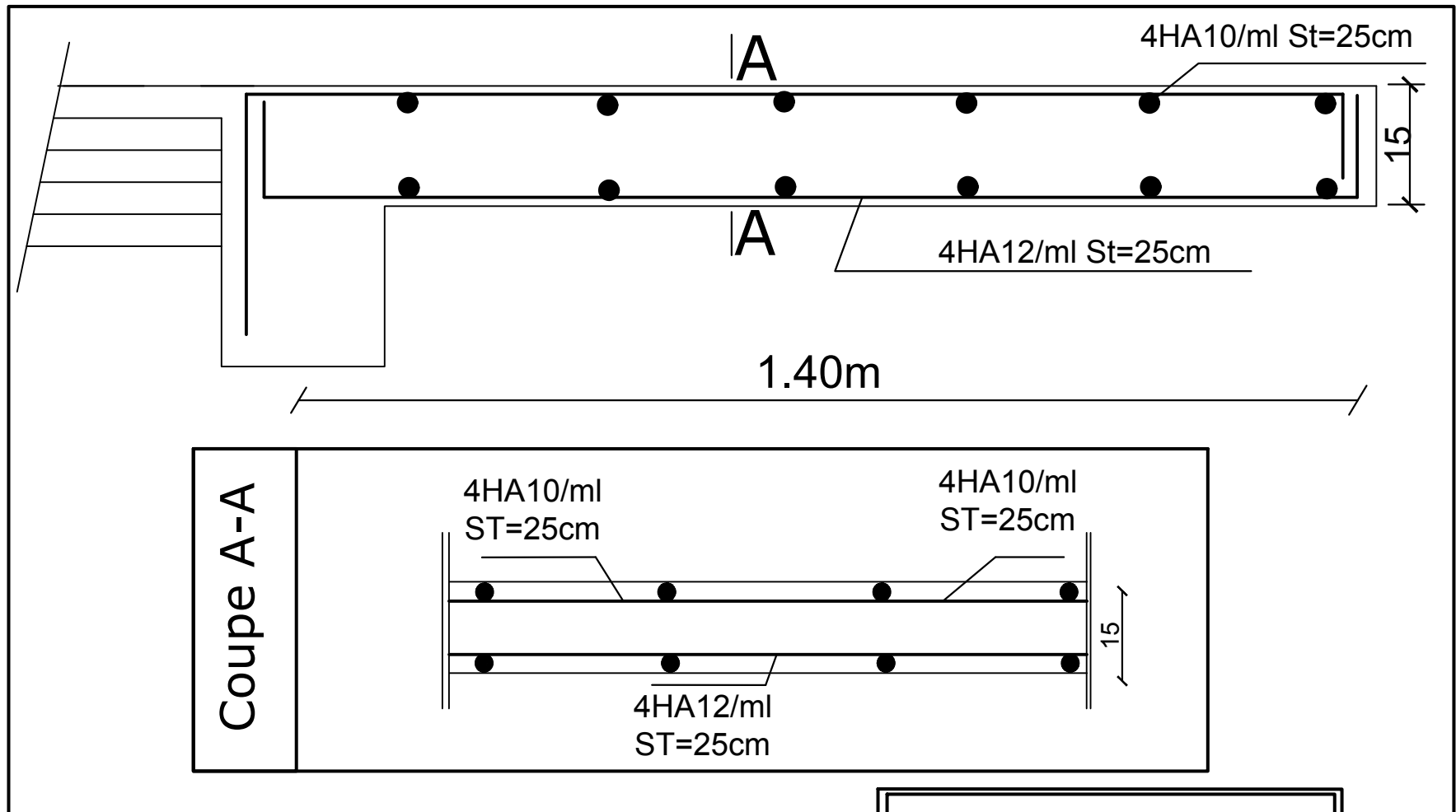
ENCADREUR
Mme. ALKAMA

Plan N°: 11

Promotion:
2020



REPUBLIQUE ALGERIENNE DEMOCRATIQUE ET POPULAIRE	
Faculté De Génie De La Construction Département de Génie Civil	
Mlle. OUKACHA NARIMANE	Echelle: 1/25
ENCADREUR	Plan N°: 10
Mme. ALKAMA	Promotion: 2020



Ferraillage du balcon

REPUBLIQUE ALGERIENNE DEMOCRATIQUE ET POPULAIRE

Faculté De Génie De La Construction Département de Génie Civil

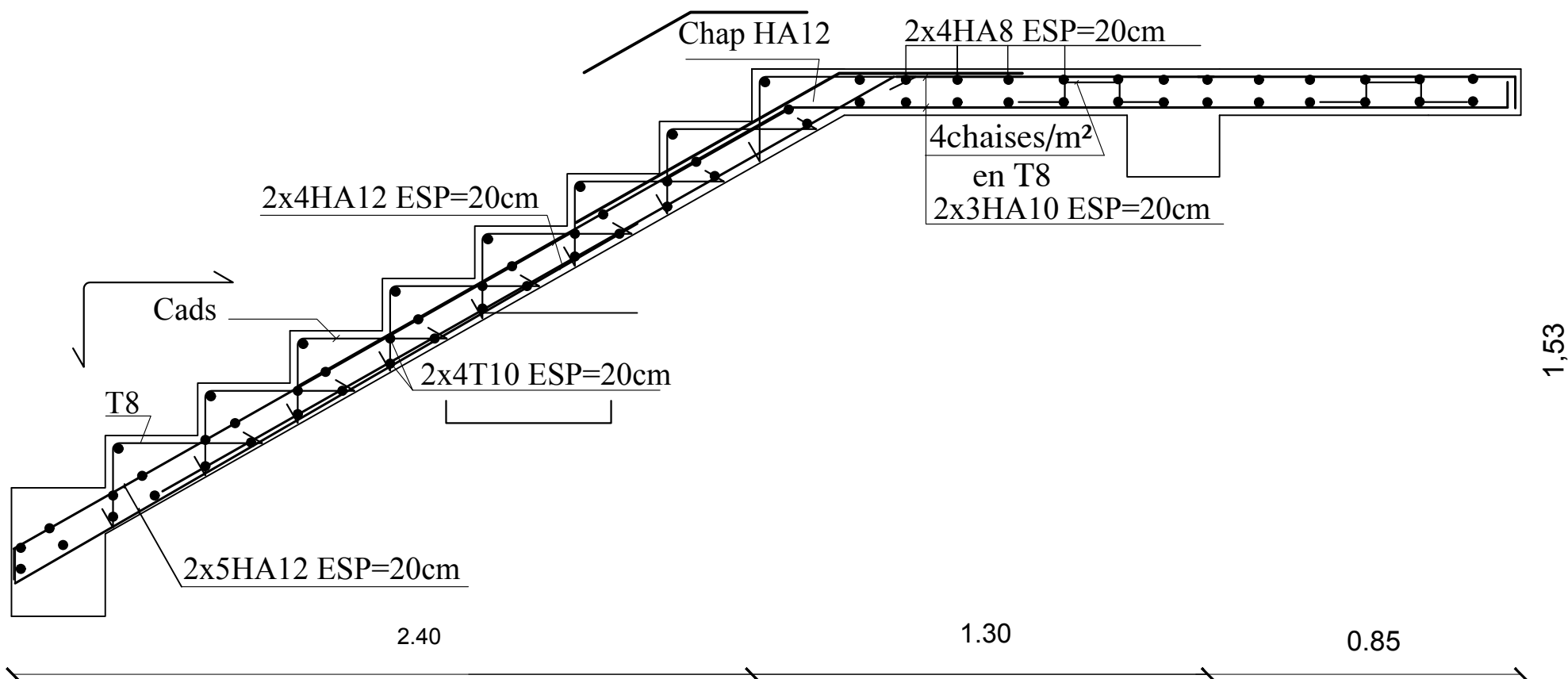
Mlle. OUKACHA NARIMANE

Echelle: 1/25

ENCADREUR
Mme. ALKAMA

Plan N°: 12

Promotion:
2020



Ferrailage de l'escalier

REPUBLIQUE ALGERIENNE DEMOCRATIQUE ET POPULAIRE

Faculté De Génie De La Construction Département de Génie Civil

Mlle. OUKACHA NARIMANE

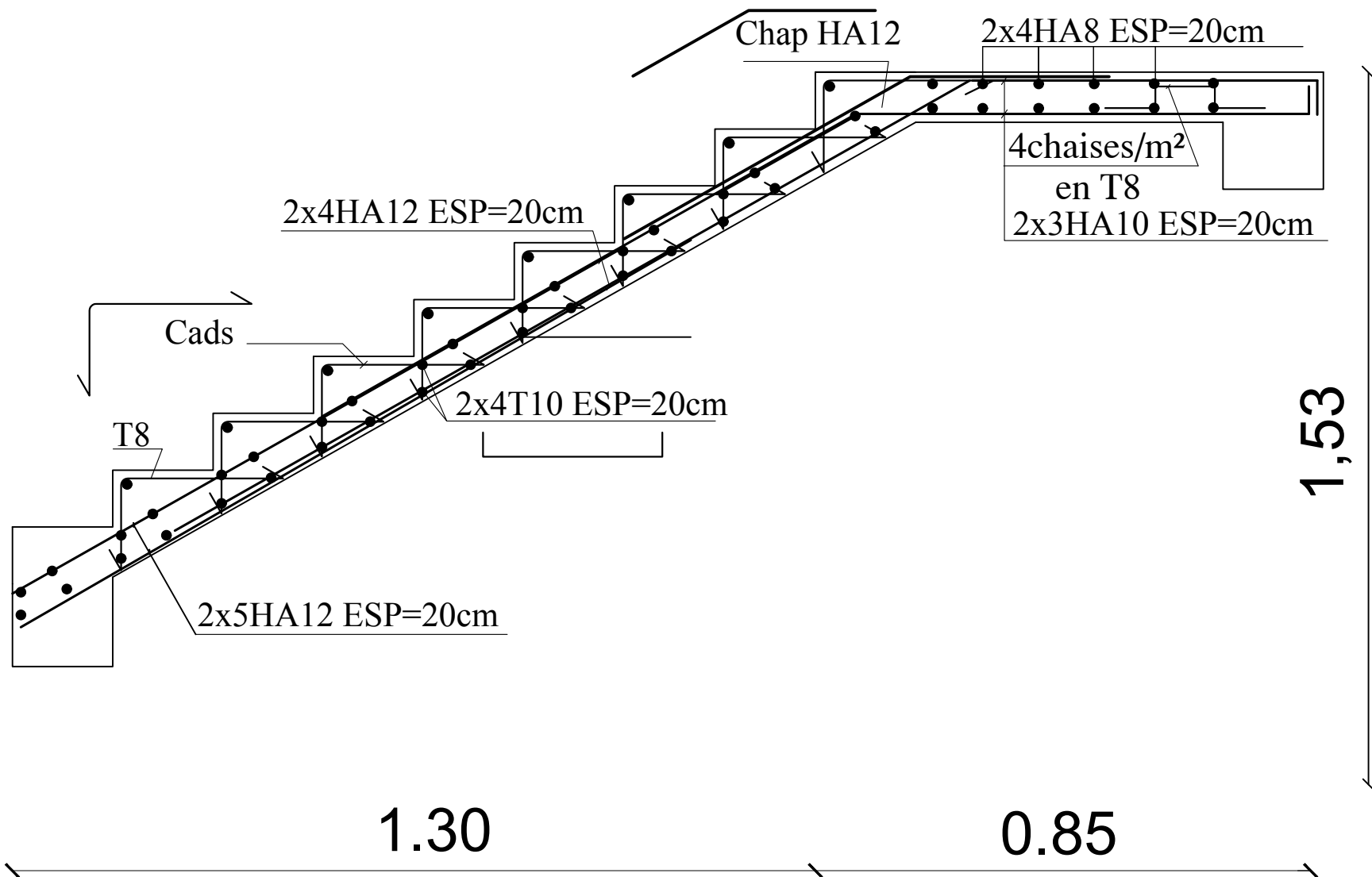
Echelle: 1/25

ENCADREUR

Mme. ALKAMA

Plan N°: 13

Promotion: 2020



Ferrailage de l'escalier

REPUBLIQUE ALGERIENNE DEMOCRATIQUE ET POPULAIRE

Faculté De Génie De La Construction Département de Génie Civil

Mlle. RATNI TASSADIT
Mlle. REDOUANI IMANE

ENCADREUR
Mme. CHERIFI

Echelle: 1/25

Plan N°: 13

Promotion:
2020



FACADE PRINCIPALE

PLAN FACADE
PRINCIPALE

REPUBLIQUE ALGERIENNE DEMOCRATIQUE ET POPULAIRE
Faculté De Génie De La Construction Département de Génie Civil

Mlle. OUKACHA NARIMANE

ENCADREUR
Mme. ALKAMA

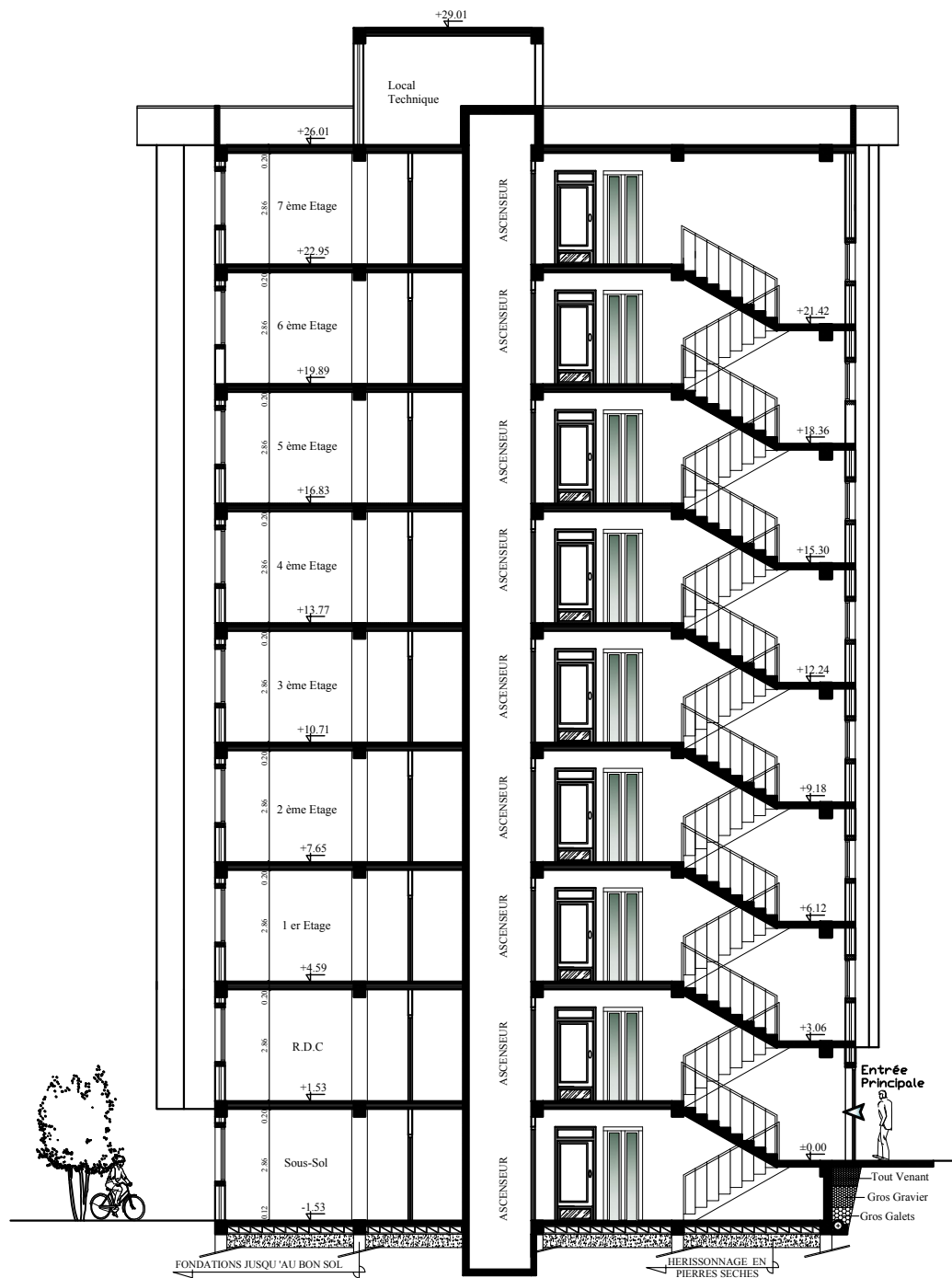
Titre :

PLAN FACADE
PRINCIPALE

Echelle: 1/50

Plan N°: 1

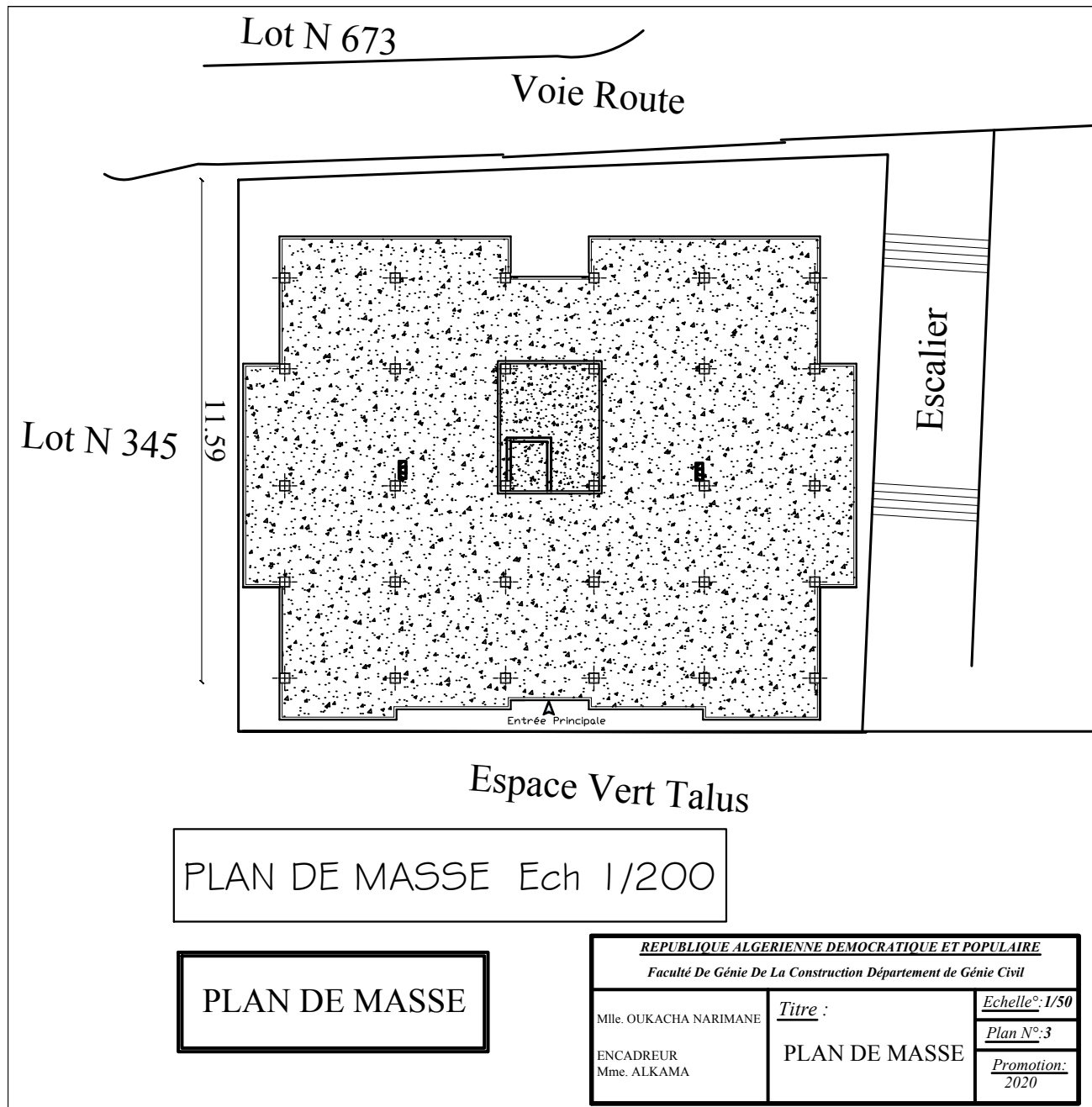
Promotion:
2020

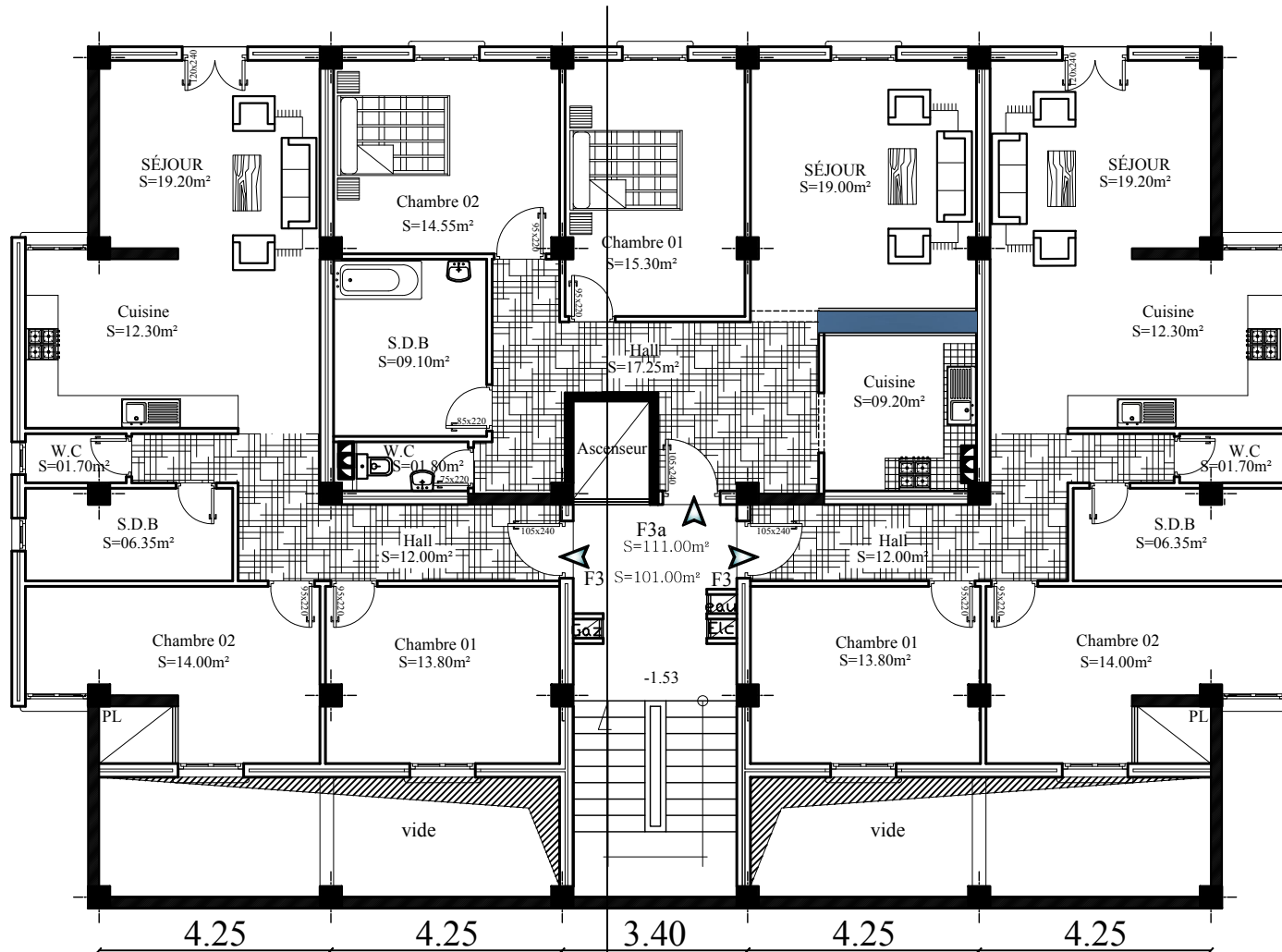


COUPE -AA- Ech 1/50

COUPE
TRANSVERSALE

RÉPUBLIQUE ALGÉRIENNE DÉMOCRATIQUE ET POPULAIRE Faculté De Génie De La Construction Département de Génie Civil		
Mlle. OUKACHA NARIMANE ENCADREUR Mme. ALKAMA	Titre : COUPE TRANSVERSALE	Echelle: 1/50 Plan N°: 2 Promotion: 2020





PLAN DU 1^{er} SOUS-SOL

PLAN SOUS SOL

<p>REPUBLIQUE ALGERIENNE DEMOCRATIQUE ET POPULAIRE</p> <p>Faculté De Génie De La Construction Département de Génie Civil</p>		
<p>Mlle. OUKACHA NARIMANE</p> <p>ENCADREUR</p> <p>Mme. ALKAMA</p>	<p><u>Titre :</u></p> <p>PLAN SOUS SOL</p>	<p><u>Echelle:</u> 1/50</p> <p><u>Plan N°:</u> 4</p> <p><u>Promotion:</u> 2020</p>



REZ-DE-CHAUSSEE

PLAN RDC

REPUBLIQUE ALGERIENNE DEMOCRATIQUE ET POPULAIRE

Faculté De Génie De La Construction Département de Génie Civil

Mlle. OUKACHA NARIMANE

ENCADREUR
Mme. ALKAMA

Titre :

PLAN RDC

Echelle°: 1/50

Plan N°: 5

Promotion:
2020



PLAN DE 01.02.03.04.05.06.et 07eme ETAGES

PLAN ETAGES
COURANTS

REPUBLIQUE ALGERIENNE DEMOCRATIQUE ET POPULAIRE

Faculté De Génie De La Construction Département de Génie Civil

Mlle. OUKACHA NARIMANE

ENCADREUR
Mme. ALKAMA

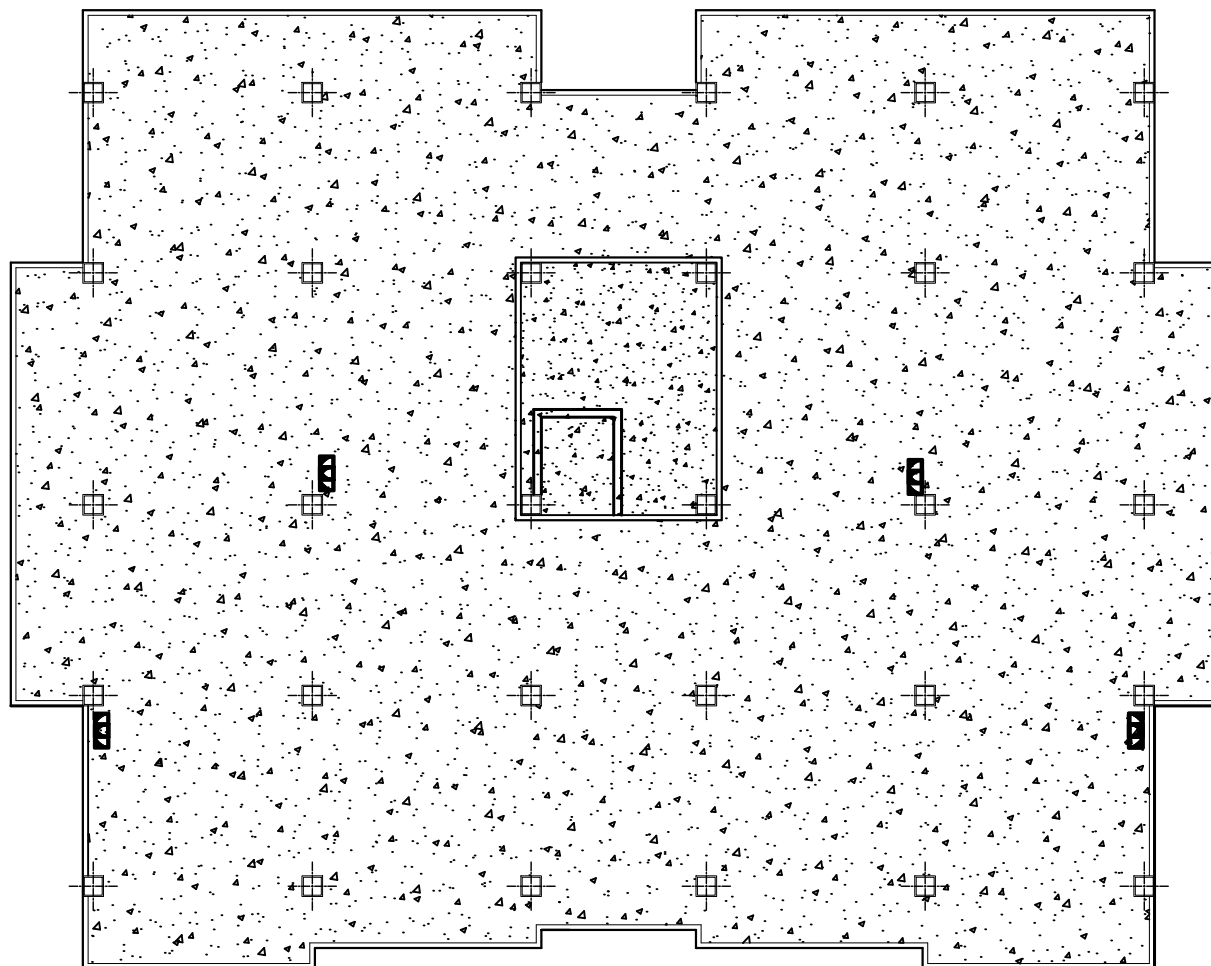
Titre :

PLAN ETAGES
COURANTS

Echelle°: 1/50

Plan N°: 6

Promotion:
2020



PLAN DE TOITURE

PLAN DE TOITURE

REPUBLIQUE ALGERIENNE DEMOCRATIQUE ET POPULAIRE

Faculté De Génie De La Construction Département de Génie Civil

Mlle. OUKACHA NARIMANE

ENCADREUR
Mme. ALKAMA

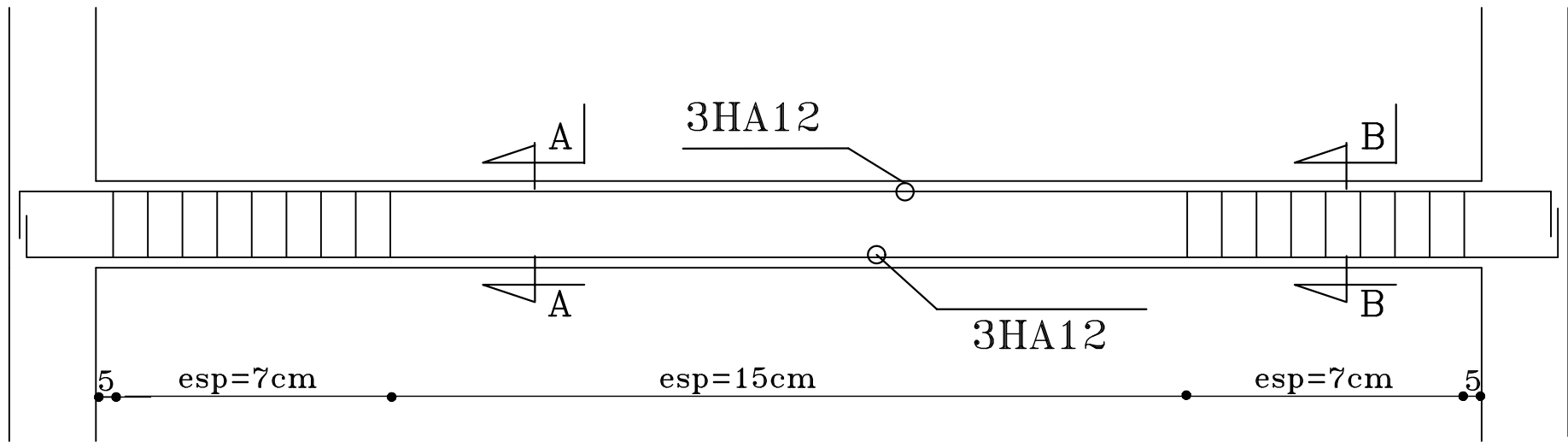
Titre :

PLAN DE
TOITURE

Echelle°: 1/50

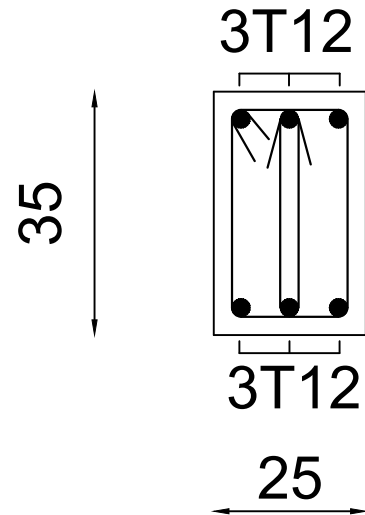
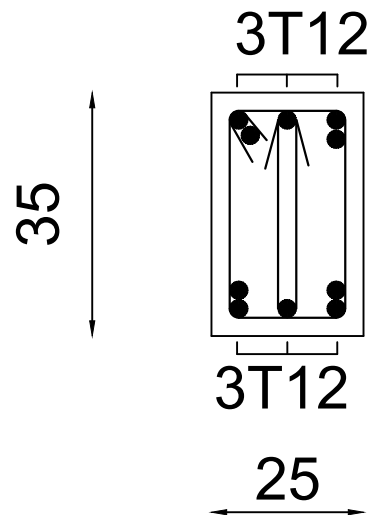
Plan N°: 7

Promotion:
2020



B—B

A—A



Poutre Palière

REPUBLIQUE ALGERIENNE DEMOCRATIQUE ET POPULAIRE

Faculté De Génie De La Construction Département de Génie Civil

Mlle. OUKACHA NARIMANE

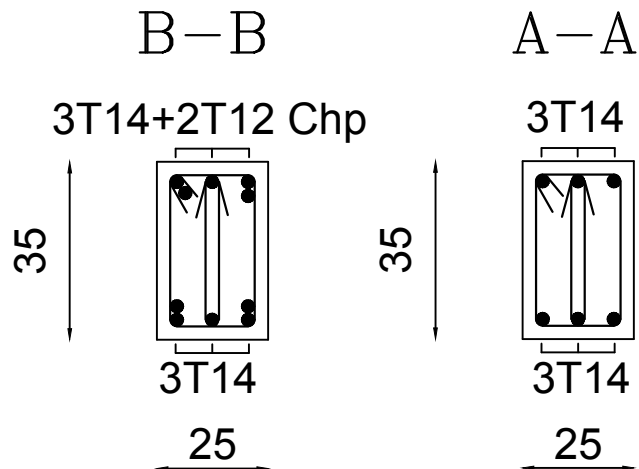
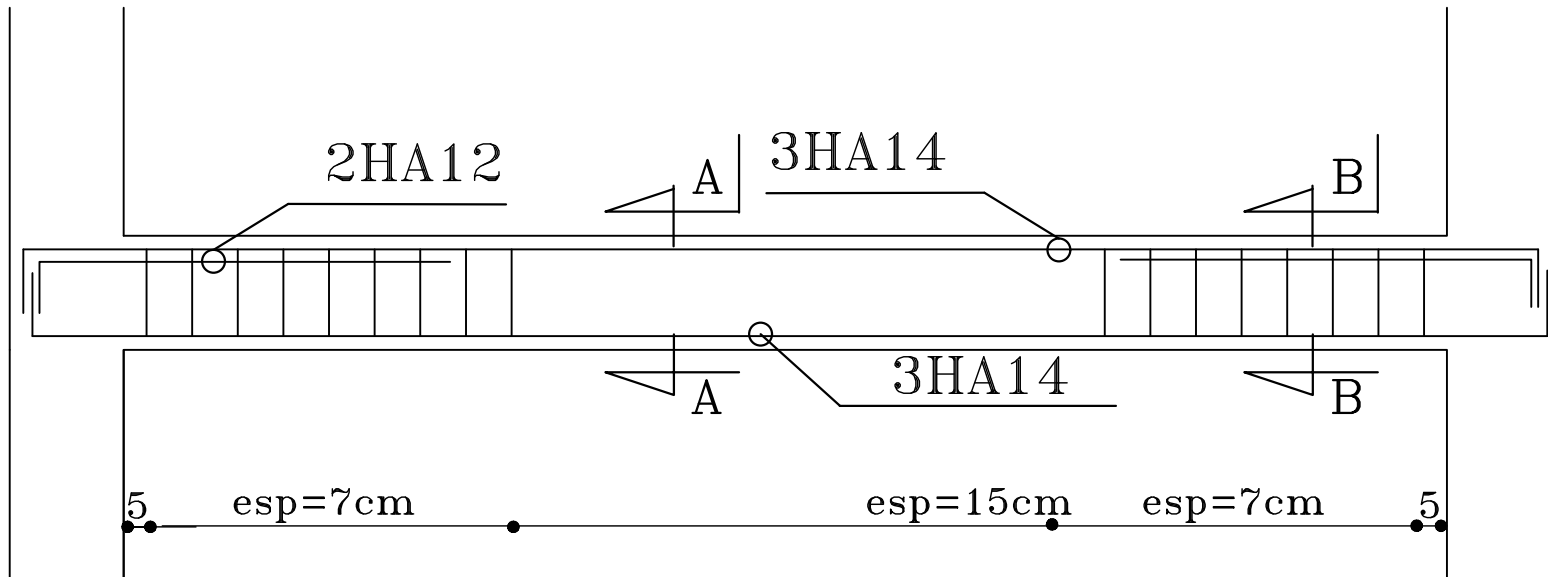
ENCADREUR
Mme. ALKAMA

Echelle: 1/25

Plan N°: 8

Promotion:
2020

Poutre de Chainage



REPUBLIQUE ALGERIENNE DEMOCRATIQUE ET POPULAIRE

Faculté De Génie De La Construction Département de Génie Civil

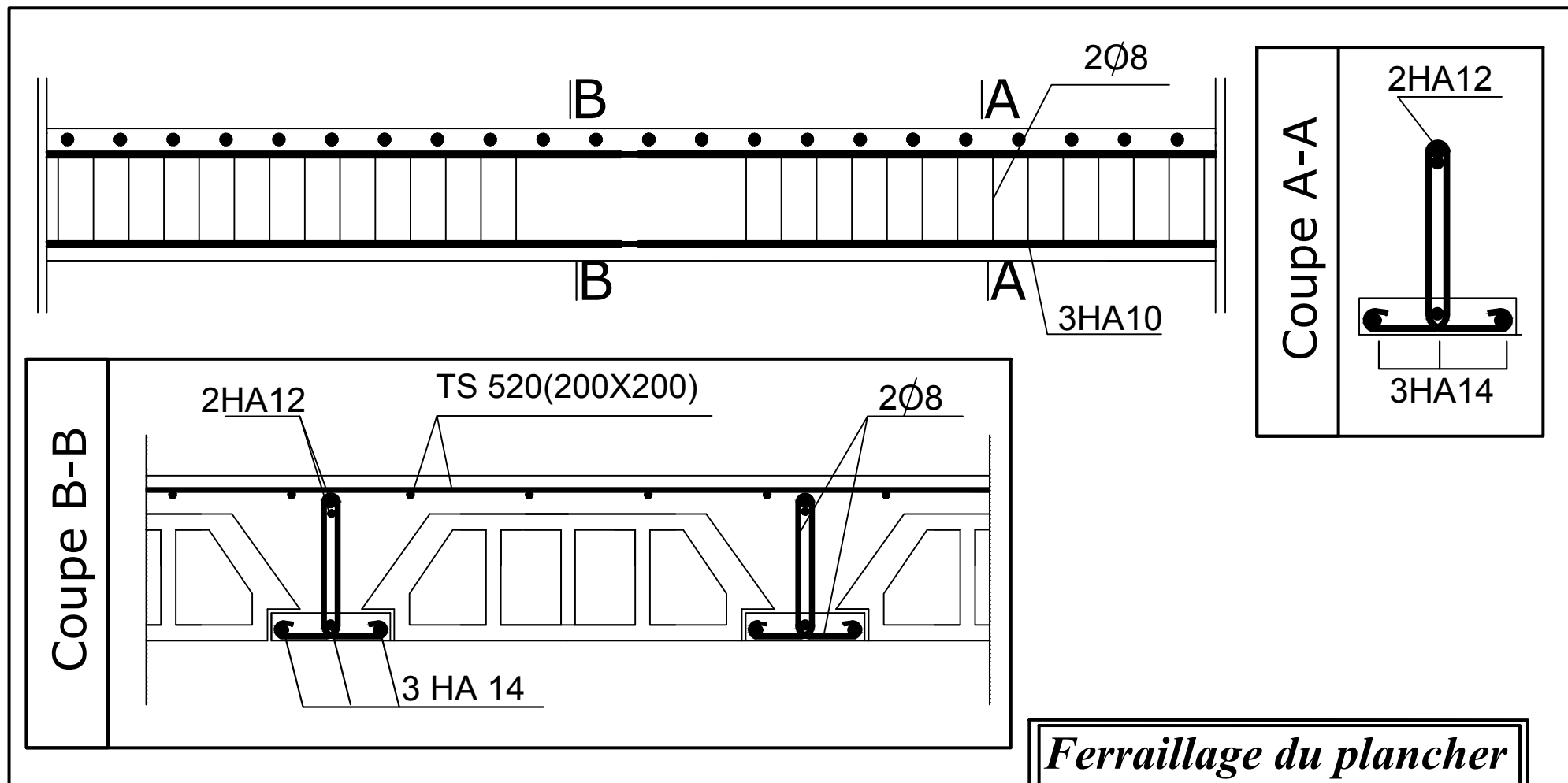
Mlle. OUKACHA NARIMANE

ENCADREUR
Mme. ALKAMA

Echelle°: 1/25

Plan N°: 9

Promotion:
2020



REPUBLIQUE ALGERIENNE DEMOCRATIQUE ET POPULAIRE

Faculté De Génie De La Construction Département de Génie Civil

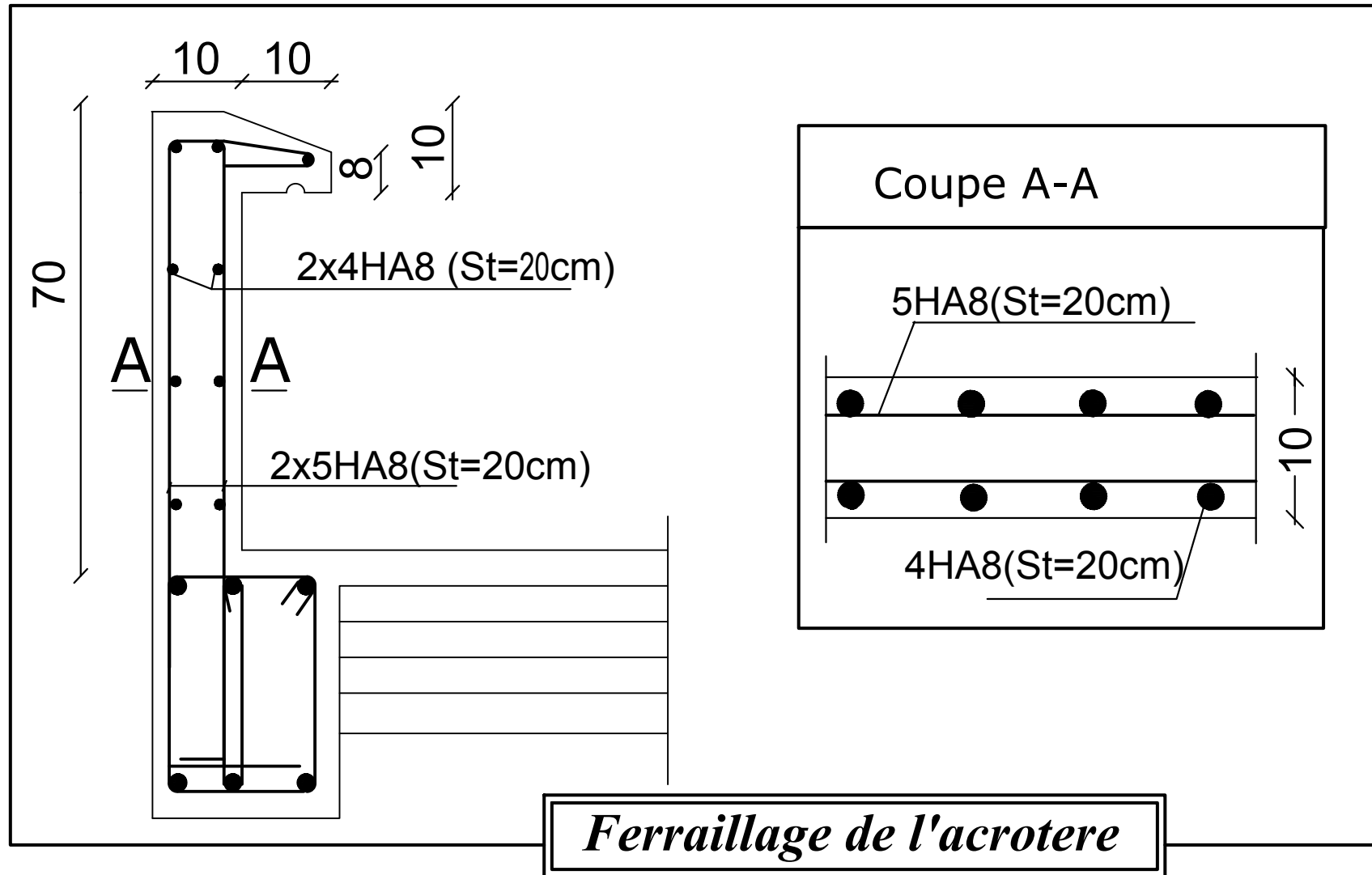
Mlle. RATNI TASSADIT
Mlle. REDOUANI IMANE

ENCADREUR
Mme. CHERIFI

Echelle°:1/25

Plan N°:10

Promotion:
2020



REPUBLIQUE ALGERIENNE DEMOCRATIQUE ET POPULAIRE

Faculté De Génie De La Construction Département de Génie Civil

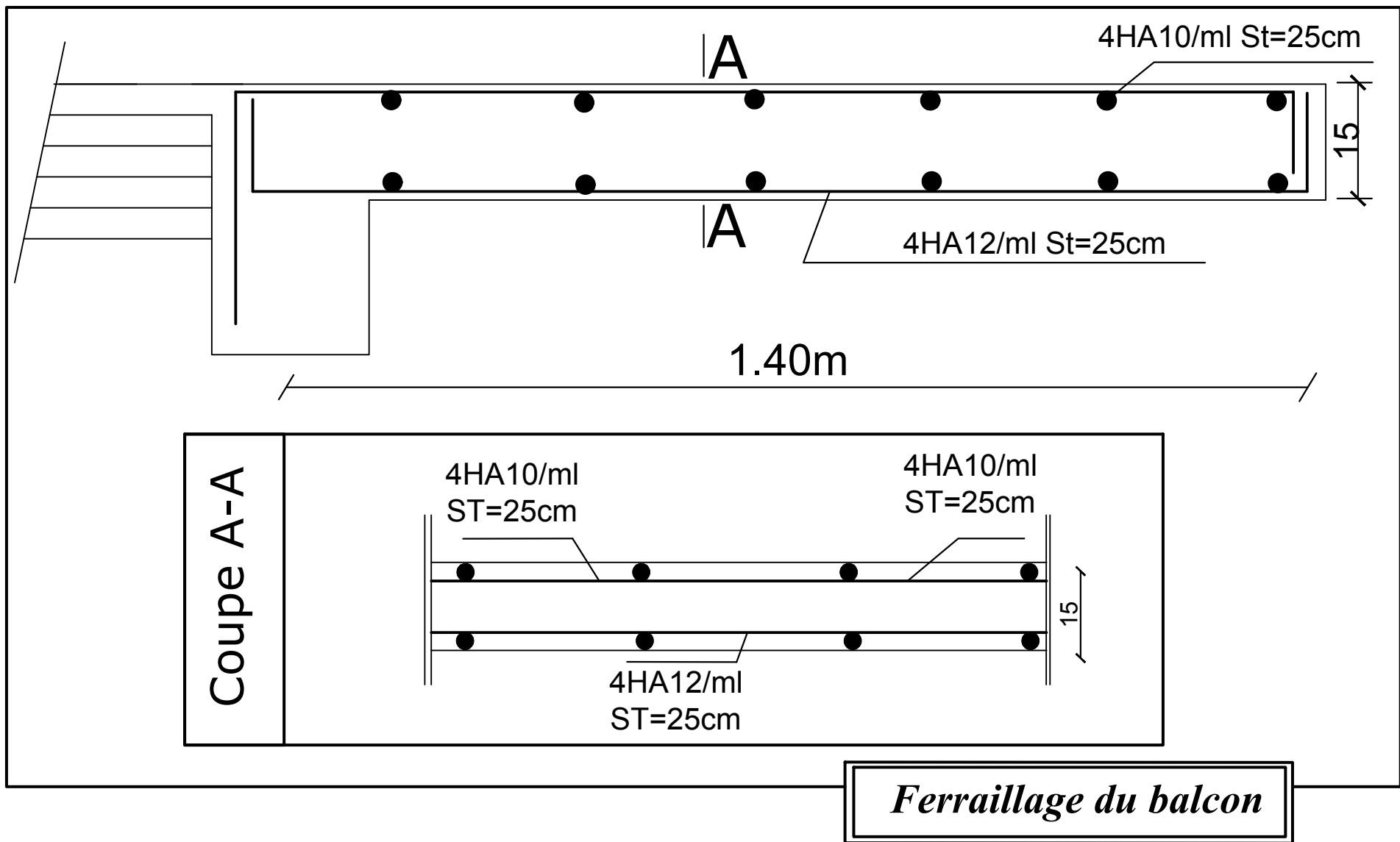
Mlle. RATNI TASSADIT
Mlle. REDOUANI IMANE

ENCADREUR
Mme. CHERIFI

Echelle°: 1/25

Plan N°: 11

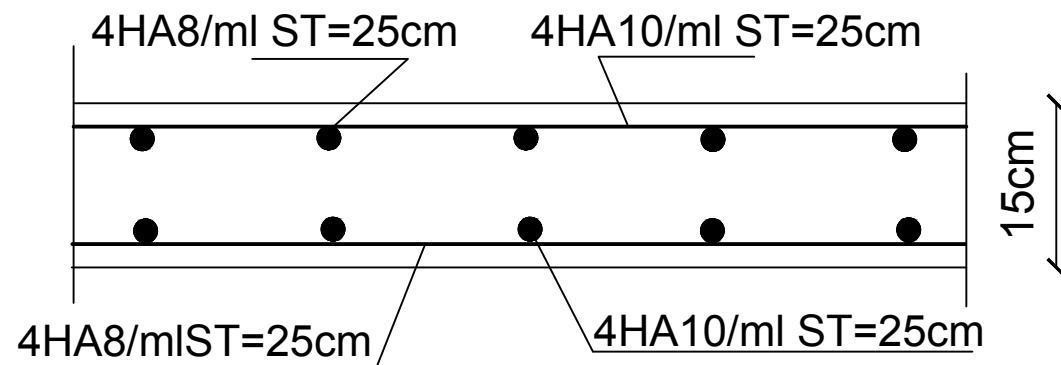
Promotion:
2020



REPUBLIQUE ALGERIENNE DEMOCRATIQUE ET POPULAIRE Faculté De Génie De La Construction Département de Génie Civil	
Mlle. RATNI TASSADIT Mlle. REDOUANI IMANE	<i>Echelle°: 1/25</i>
ENCADREUR Mme. CHERIFI	<i>Plan N°: 12</i>
	<i>Promotion:</i> 2020

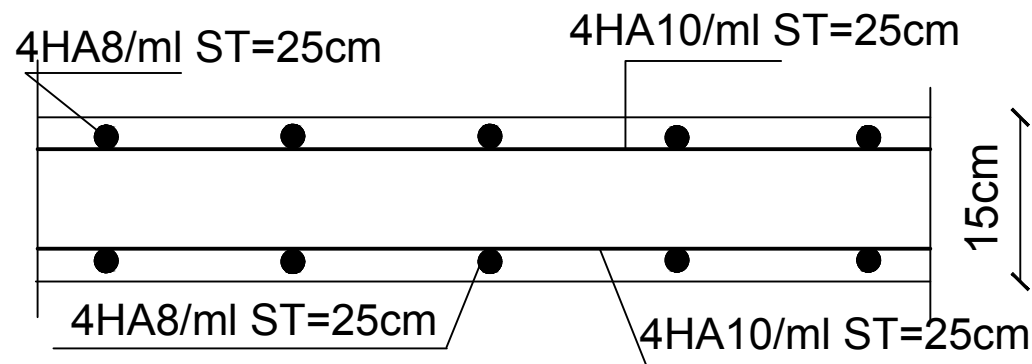
sens X-X

$L=1.20m$



sens Y-Y

$L=1.40m$



Ferraillage de la dalle salle machine

REPUBLIQUE ALGERIENNE DEMOCRATIQUE ET POPULAIRE

Faculté De Génie De La Construction Département de Génie Civil

Mlle. RATNI TASSADIT
Mlle. REDOUANI IMANE

ENCADREUR
Mme. CHERIFI

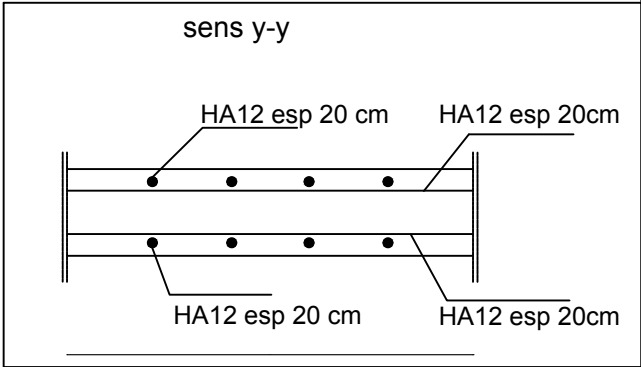
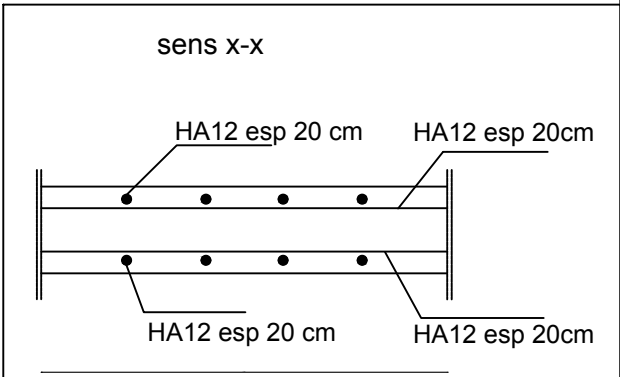
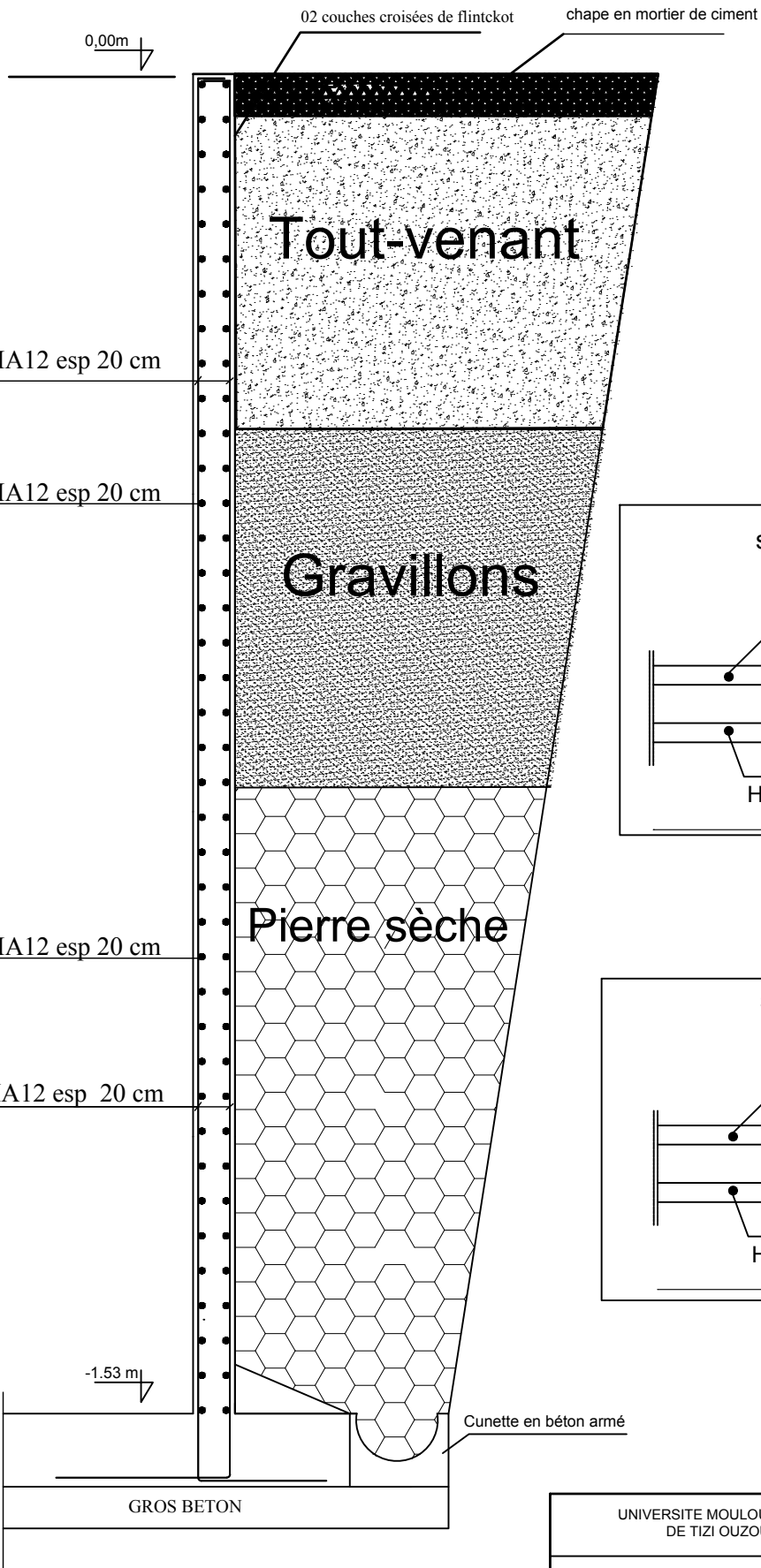
Titre :

-Ferraillage de la dalle salle machine

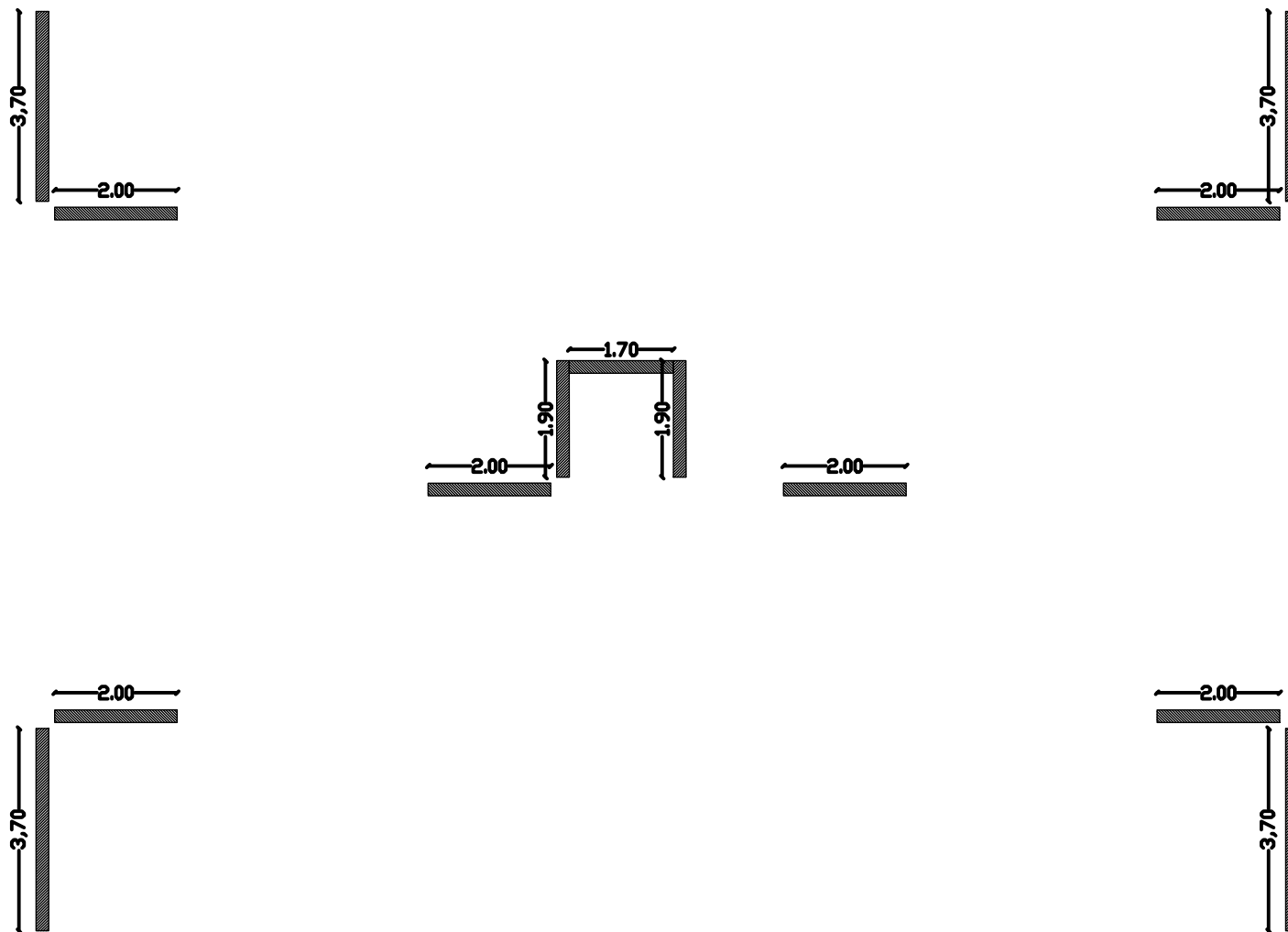
Echelle°: 1/25

Plan N°: 14

Promotion:
2020



UNIVERSITE MOULOUD MAMMERI DE TIZI OUZOU		Faculté du génie de la construction Département de génie civil	
Mlle. OUKACHA NARIMANE		Plan de ferrailage de Mur plaque	plan N°19
ENCADREUR Mme. ALKAMA			2020



*Disposition
des voiles*

REPUBLIQUE ALGERIENNE DEMOCRATIQUE ET POPULAIRE

Faculté De Génie De La Construction Département de Génie Civil

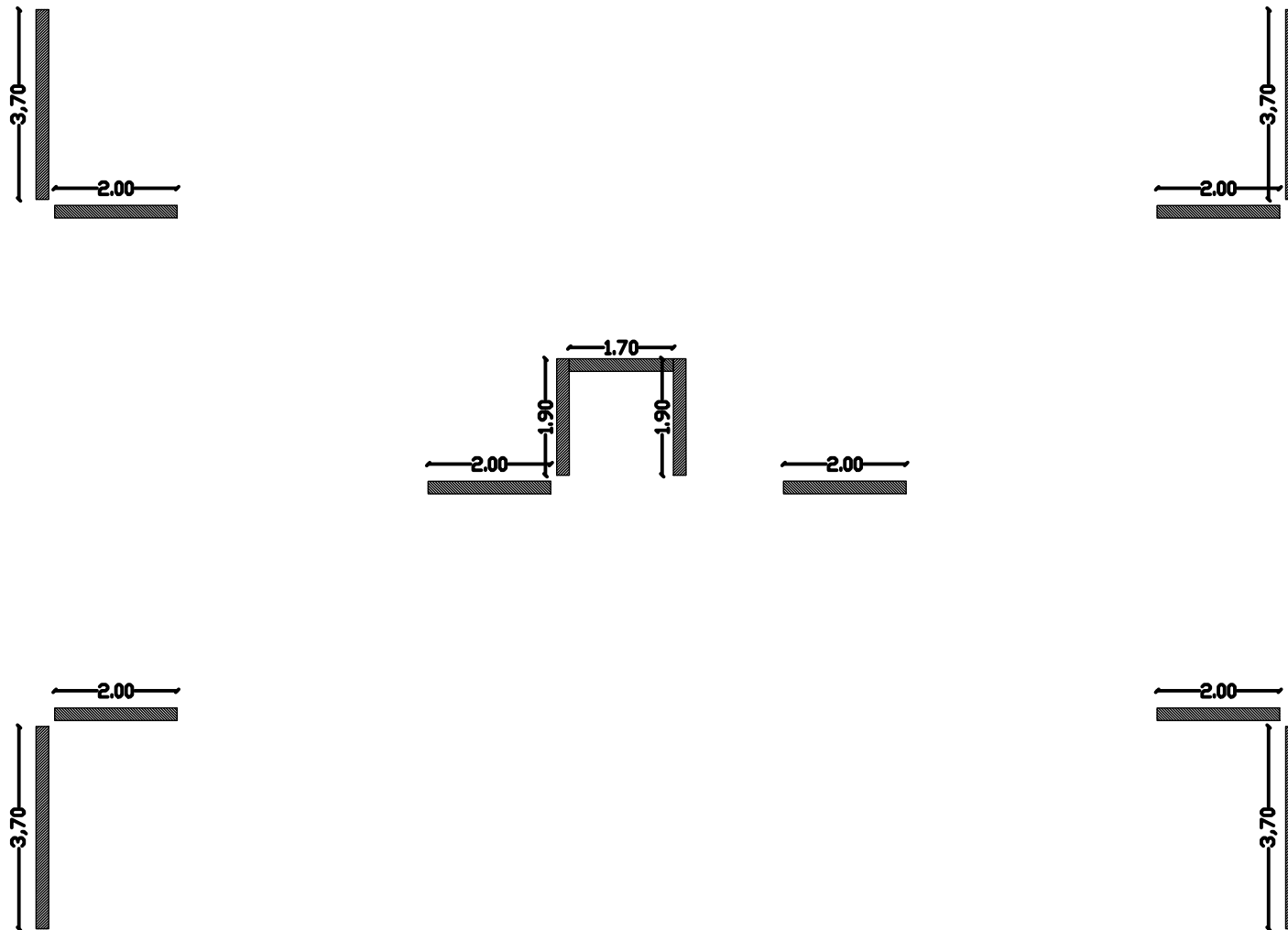
Mlle. OUKACHA NARIMANE

Echelle: 1/50

Plan N°: 20

ENCADREUR
Mme. ALKAMA

Promotion:
2020



*Disposition
des voiles*

REPUBLIQUE ALGERIENNE DEMOCRATIQUE ET POPULAIRE

Faculté De Génie De La Construction Département de Génie Civil

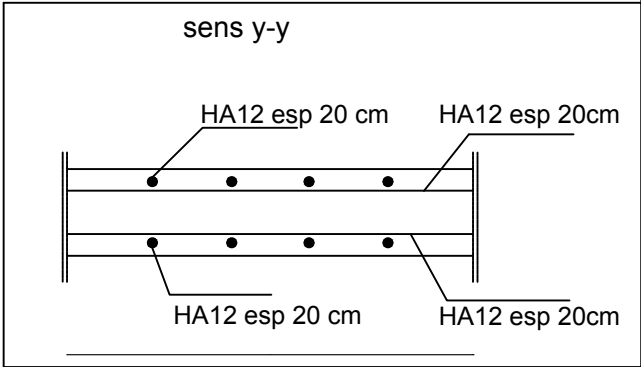
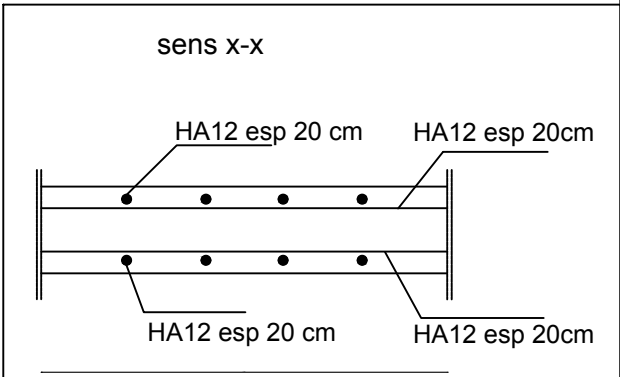
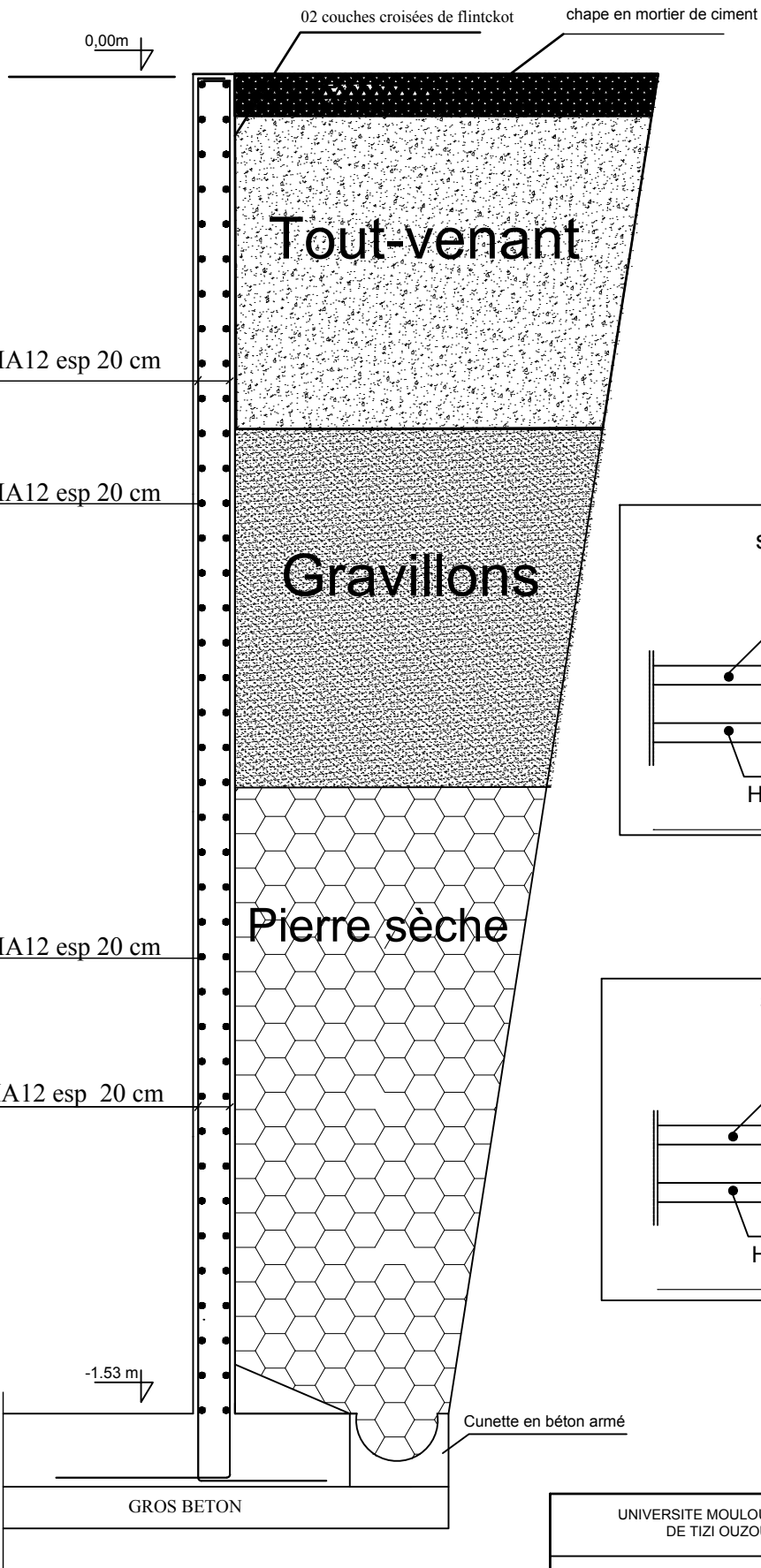
Mlle. OUKACHA NARIMANE

Echelle: 1/50

Plan N°: 20

ENCADREUR
Mme. ALKAMA

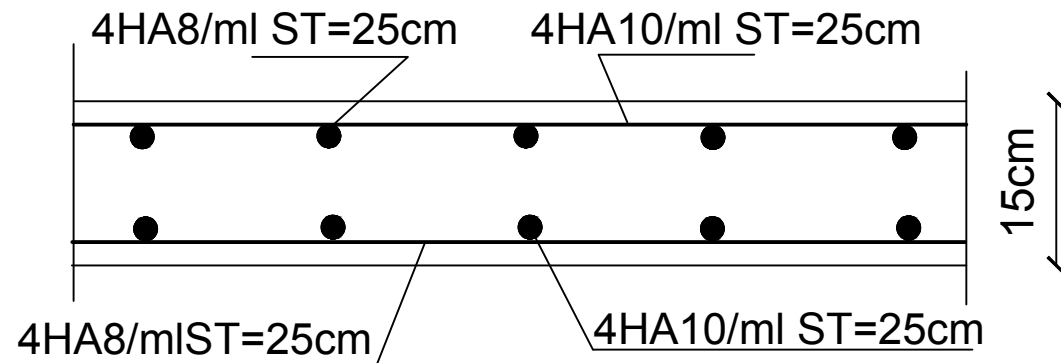
Promotion:
2020



UNIVERSITE MOULOUD MAMMERI DE TIZI OUZOU		Faculté du génie de la construction Département de génie civil	
Mlle. OUKACHA NARIMANE		Plan de ferrailage de Mur plaque	plan N°19
ENCADREUR Mme. ALKAMA			2020

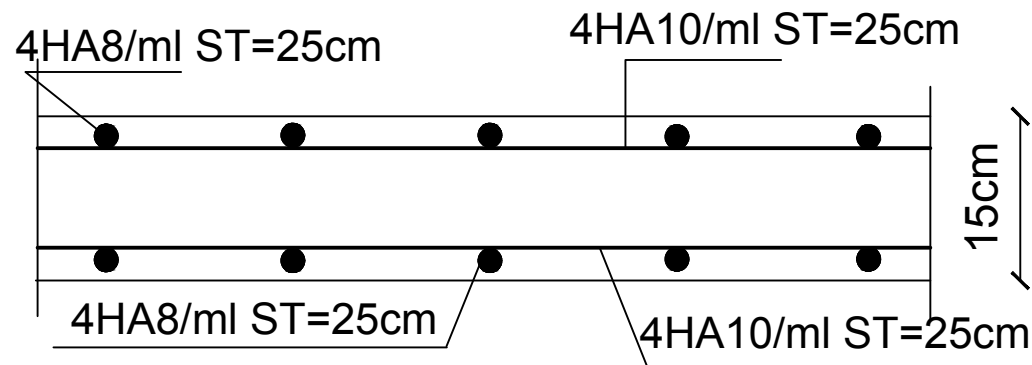
sens X-X

$L=1.20m$



sens Y-Y

$L=1.40m$



Ferraillage de la dalle salle machine

REPUBLIQUE ALGERIENNE DEMOCRATIQUE ET POPULAIRE

Faculté De Génie De La Construction Département de Génie Civil

Mlle. RATNI TASSADIT
Mlle. REDOUANI IMANE

ENCADREUR
Mme. CHERIFI

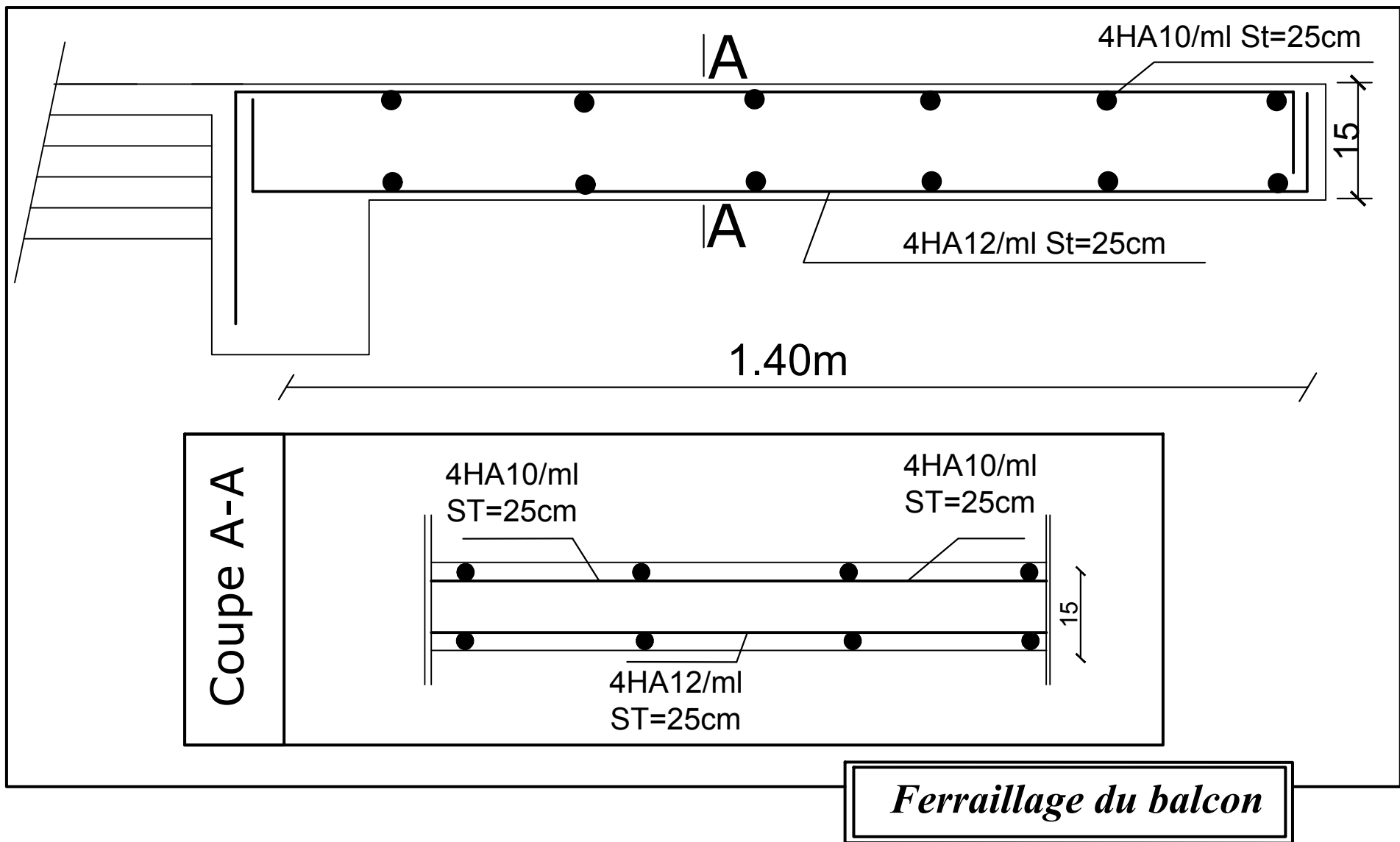
Titre :

-Ferraillage de la dalle salle machine

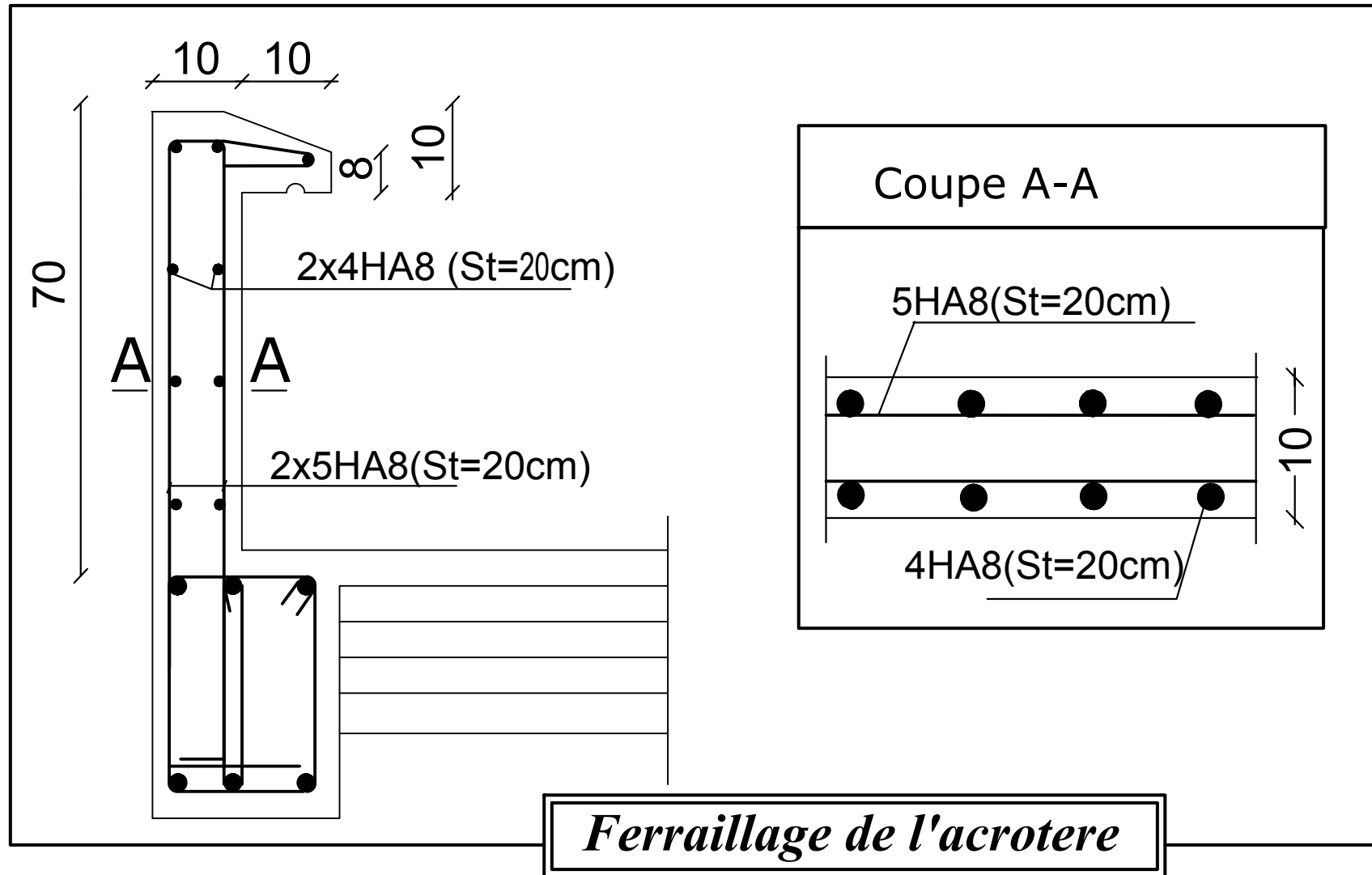
Echelle°: 1/25

Plan N°: 14

Promotion:
2020



REPUBLIQUE ALGERIENNE DEMOCRATIQUE ET POPULAIRE Faculté De Génie De La Construction Département de Génie Civil	
Mlle. RATNI TASSADIT Mlle. REDOUANI IMANE	<i>Echelle°: 1/25</i>
ENCADREUR Mme. CHERIFI	<i>Plan N°: 12</i>
	<i>Promotion:</i> 2020



REPUBLIQUE ALGERIENNE DEMOCRATIQUE ET POPULAIRE

Faculté De Génie De La Construction Département de Génie Civil

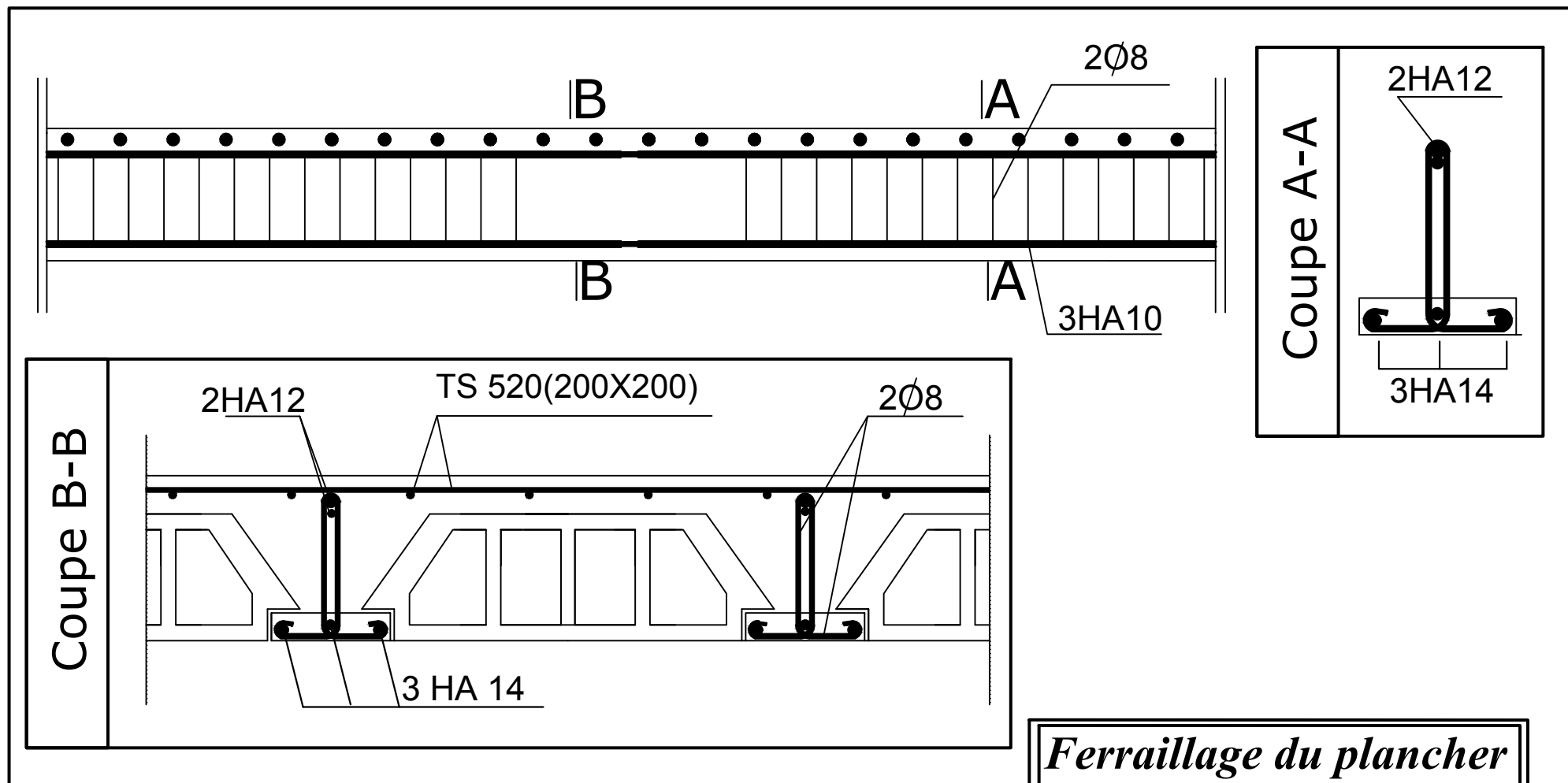
Mlle. RATNI TASSADIT
Mlle. REDOUANI IMANE

ENCADREUR
Mme. CHERIFI

Echelle°: 1/25

Plan N°: 11

Promotion:
2020



REPUBLIQUE ALGERIENNE DEMOCRATIQUE ET POPULAIRE

Faculté De Génie De La Construction Département de Génie Civil

Mlle. RATNI TASSADIT
Mlle. REDOUANI IMANE

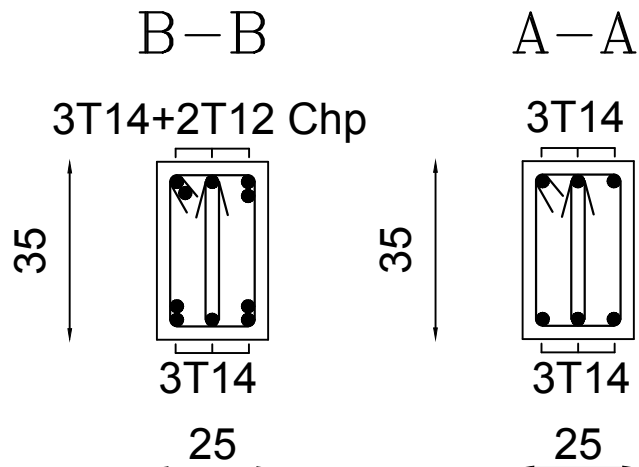
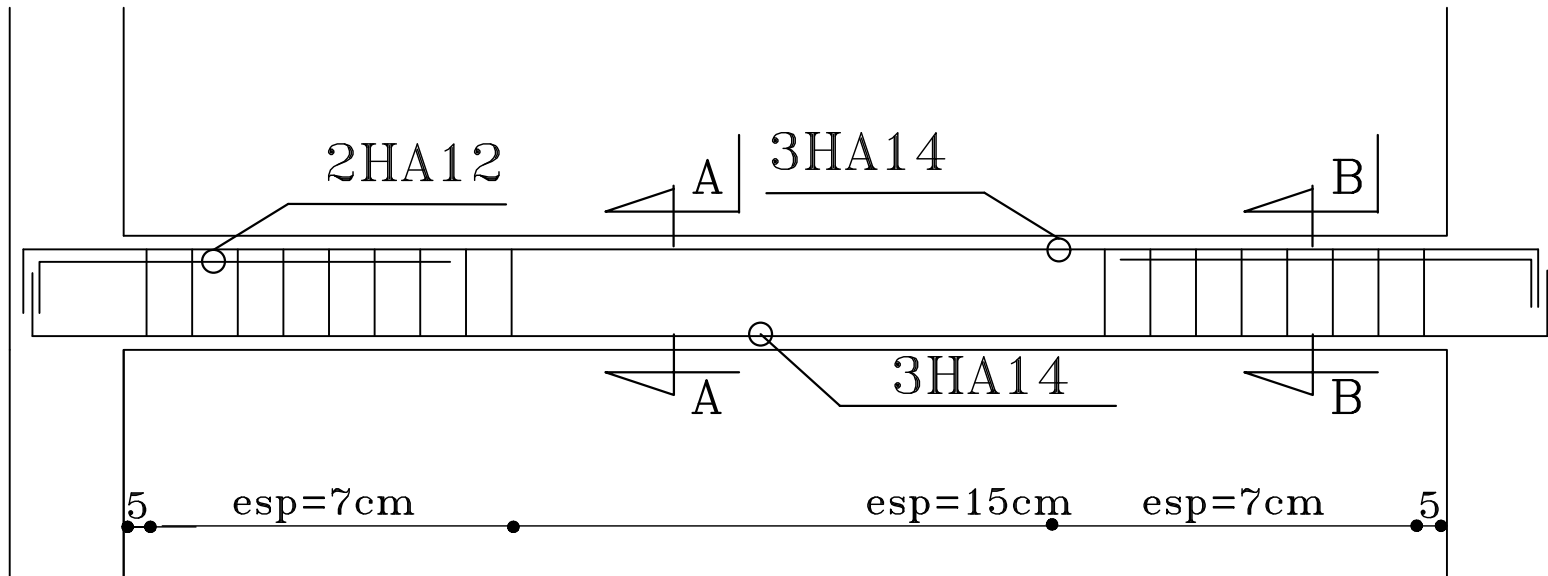
ENCADREUR
Mme. CHERIFI

Echelle°:1/25

Plan N°:10

Promotion:
2020

Poutre de Chainage



REPUBLIQUE ALGERIENNE DEMOCRATIQUE ET POPULAIRE

Faculté De Génie De La Construction Département de Génie Civil

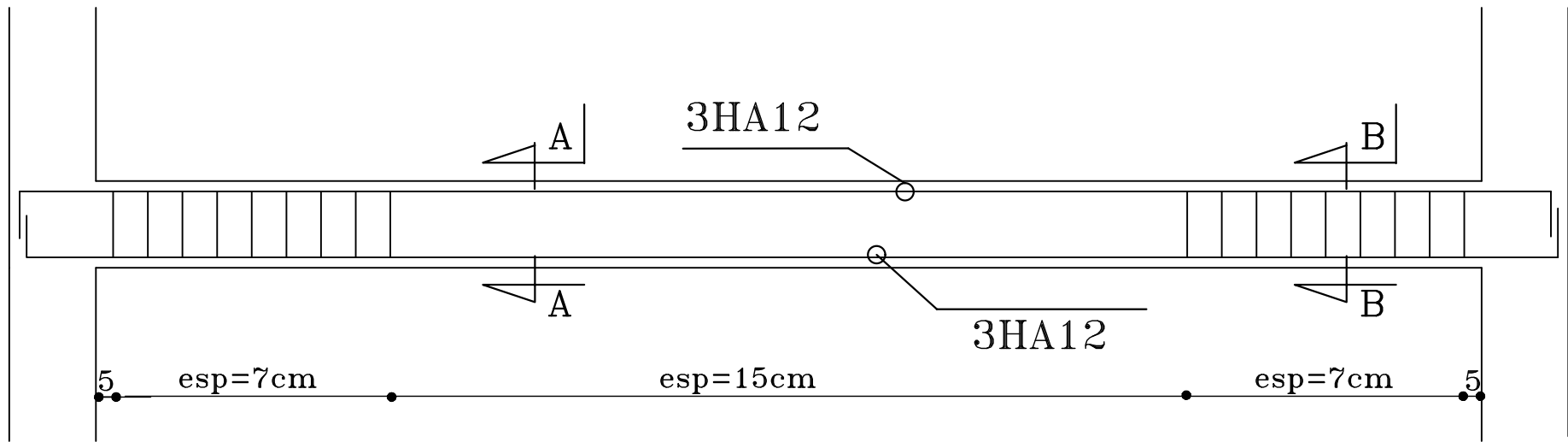
Mlle. OUKACHA NARIMANE

ENCADREUR
Mme. ALKAMA

Echelle°: 1/25

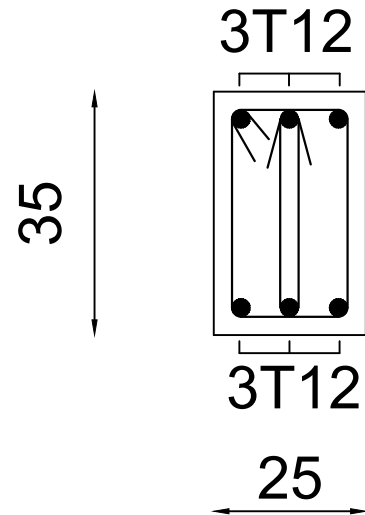
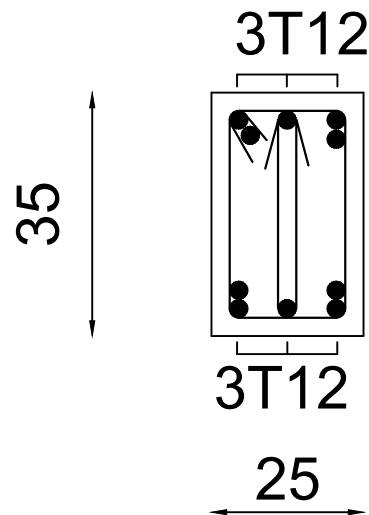
Plan N°: 9

Promotion:
2020



B—B

A—A



Poutre Palière

REPUBLIQUE ALGERIENNE DEMOCRATIQUE ET POPULAIRE

Faculté De Génie De La Construction Département de Génie Civil

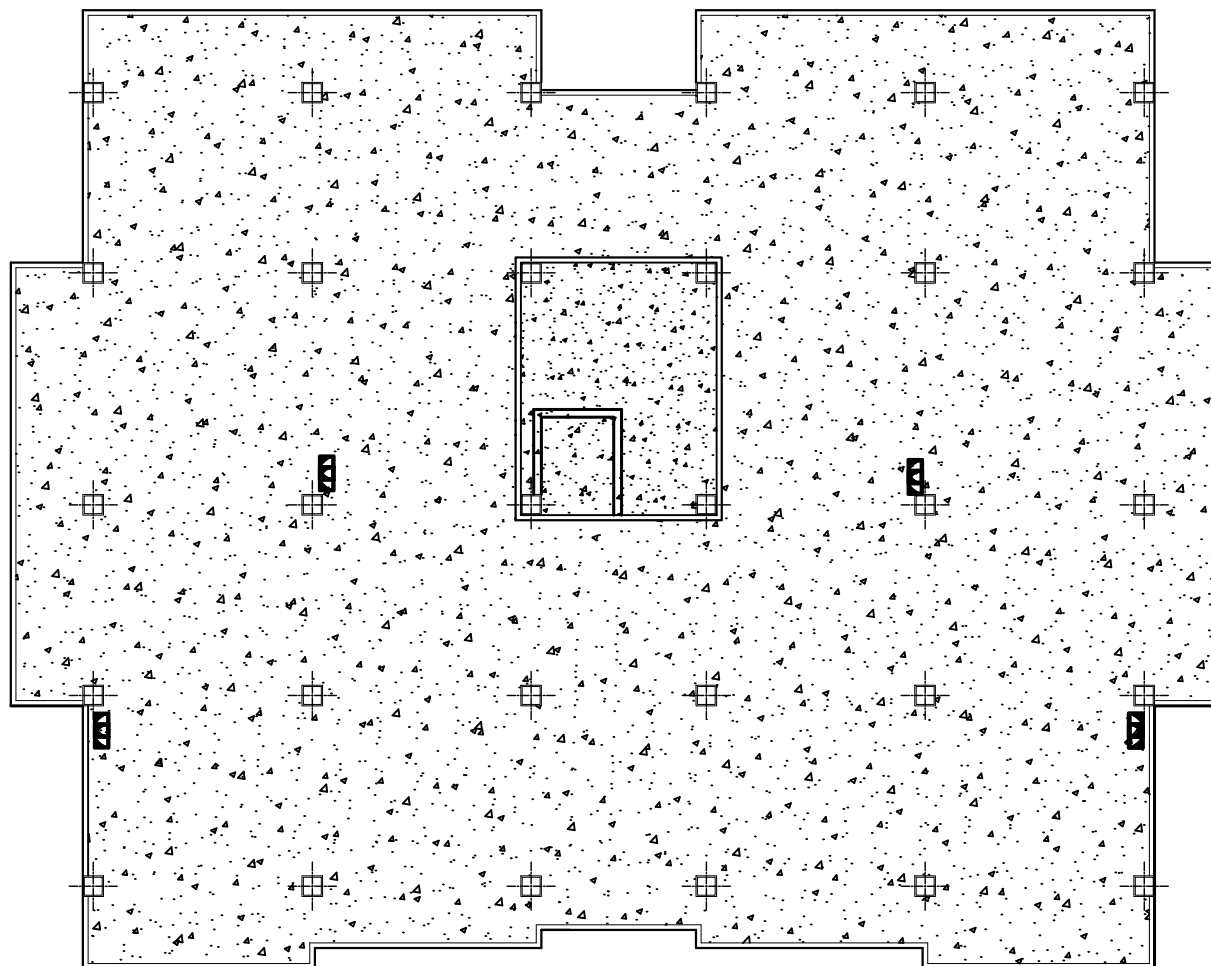
Mlle. OUKACHA NARIMANE

ENCADREUR
Mme. ALKAMA

Echelle: 1/25

Plan N°: 8

Promotion:
2020



PLAN DE TOITURE

PLAN DE TOITURE

REPUBLIQUE ALGERIENNE DEMOCRATIQUE ET POPULAIRE

Faculté De Génie De La Construction Département de Génie Civil

Mlle. OUKACHA NARIMANE

ENCADREUR
Mme. ALKAMA

Titre :

PLAN DE
TOITURE

Echelle°: 1/50

Plan N°: 7

Promotion:
2020



PLAN DE 01.02.03.04.05.06.et 07eme ETAGES

PLAN ETAGES
COURANTS

REPUBLIQUE ALGERIENNE DEMOCRATIQUE ET POPULAIRE

Faculté De Génie De La Construction Département de Génie Civil

Mlle. OUKACHA NARIMANE

ENCADREUR
Mme. ALKAMA

Titre :

PLAN ETAGES
COURANTS

Echelle°: 1/50

Plan N°: 6

Promotion:
2020



REZ-DE-CHAUSSEE

PLAN RDC

REPUBLIQUE ALGERIENNE DEMOCRATIQUE ET POPULAIRE

Faculté De Génie De La Construction Département de Génie Civil

Mlle. OUKACHA NARIMANE

ENCADREUR
Mme. ALKAMA

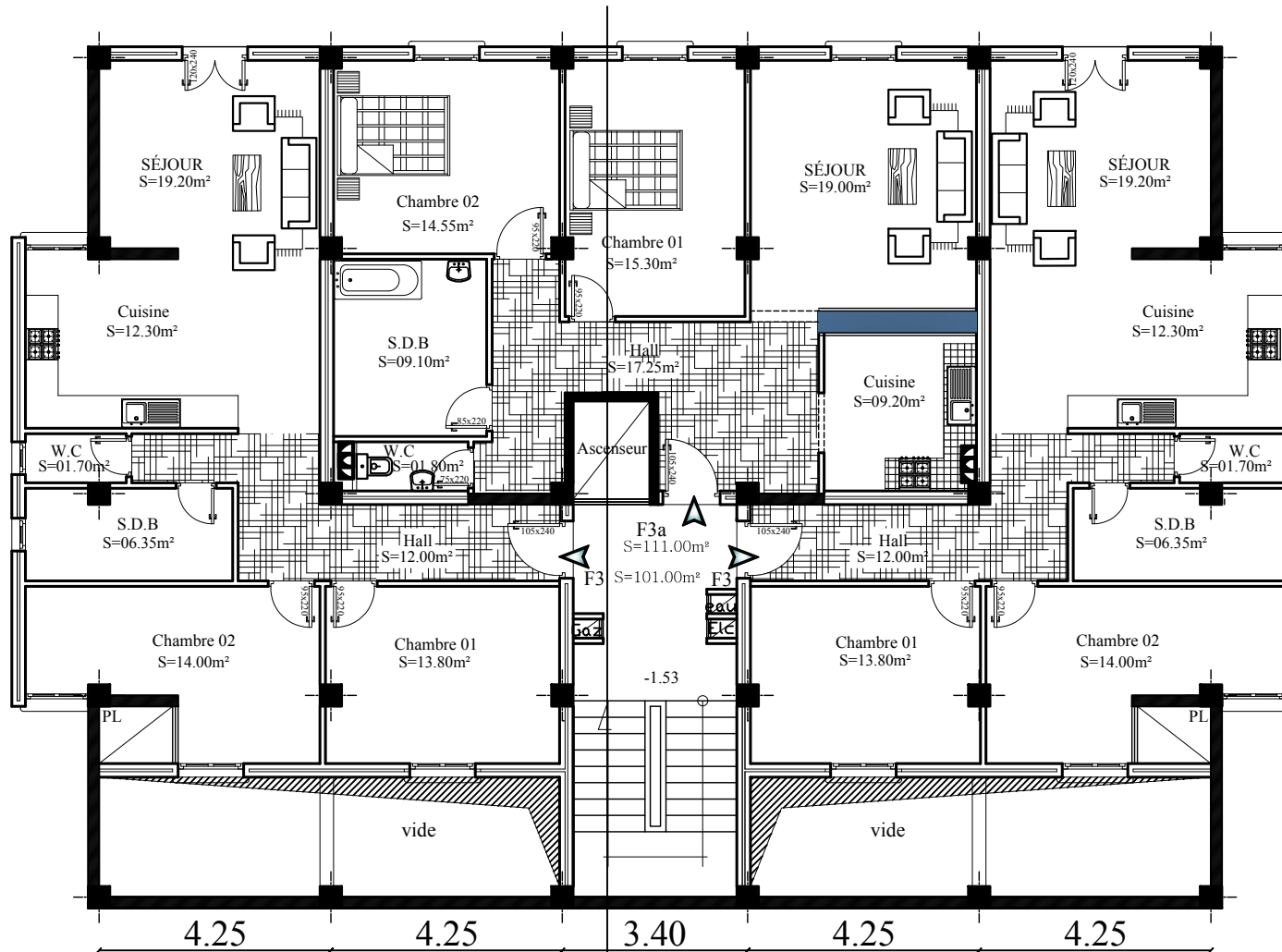
Titre :

PLAN RDC

Echelle: 1/50

Plan N°: 5

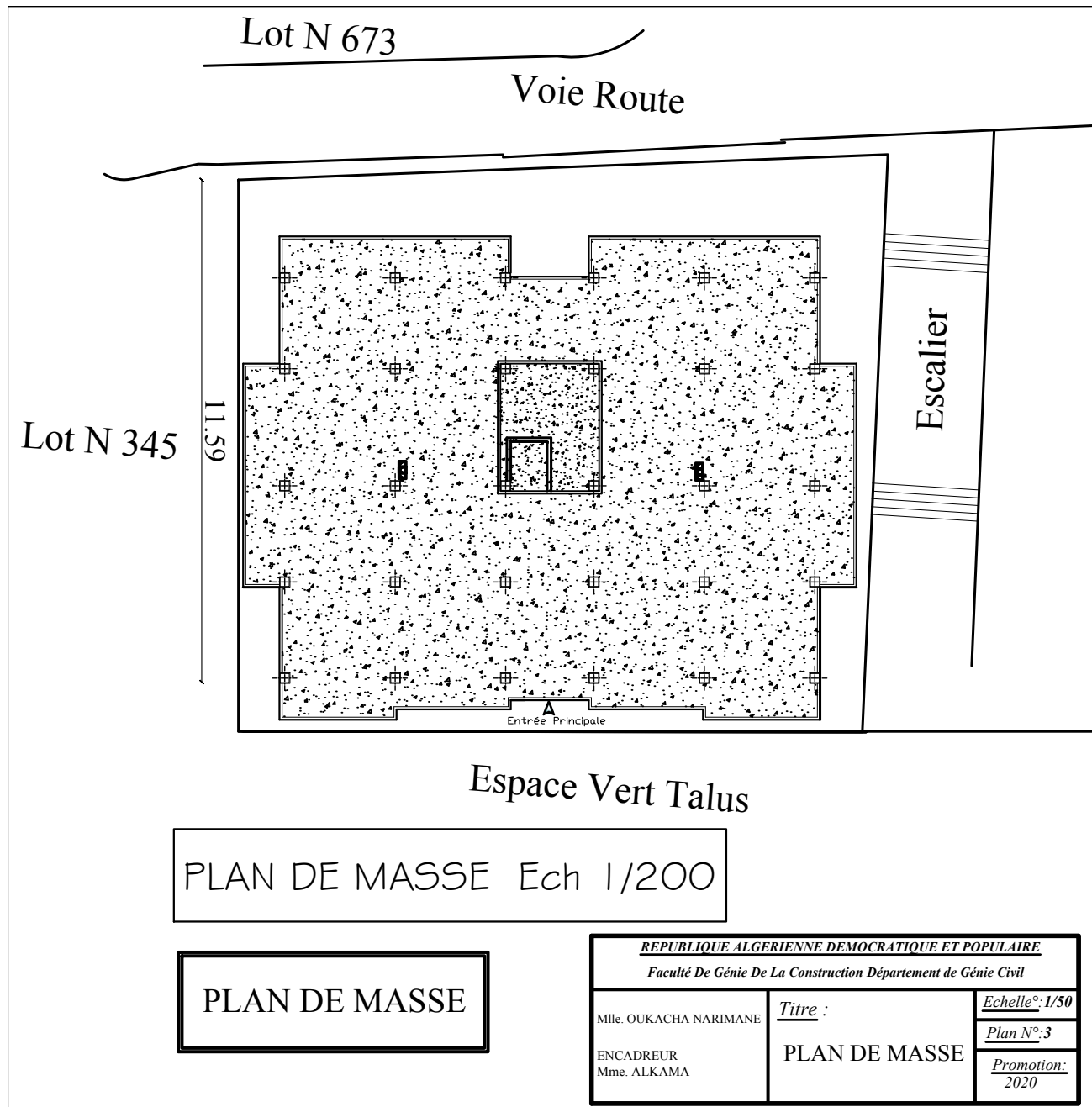
Promotion:
2020

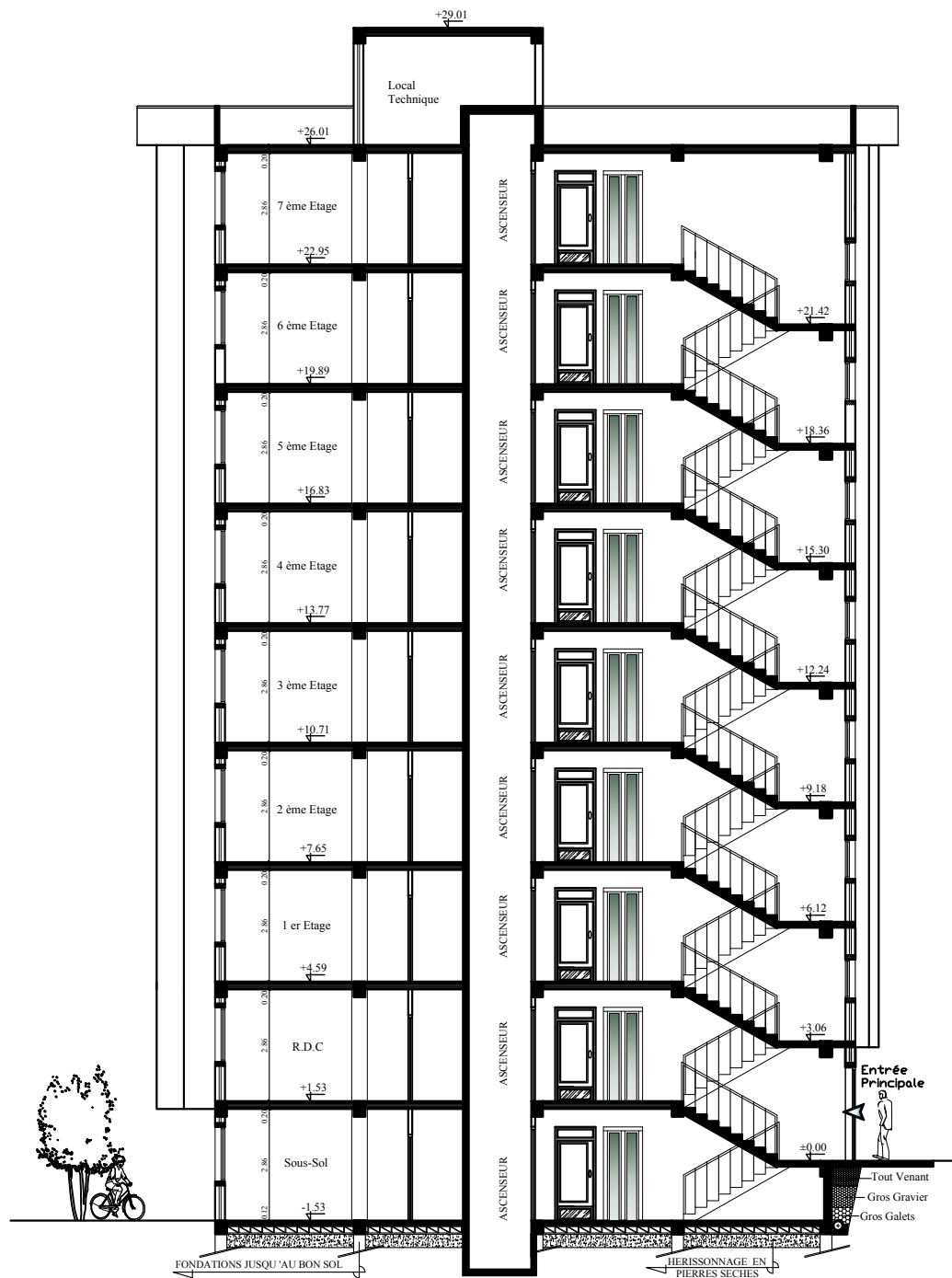


PLAN DU 1^{er} SOUS-SOL

PLAN SOUS SOL

REPUBLIQUE ALGERIENNE DEMOCRATIQUE ET POPULAIRE Faculté De Génie De La Construction Département de Génie Civil		
Mlle. OUKACHA NARIMANE ENCADREUR Mme. ALKAMA	Titre : PLAN SOUS SOL	Echelle°: 1/50 Plan N°: 4 Promotion: 2020

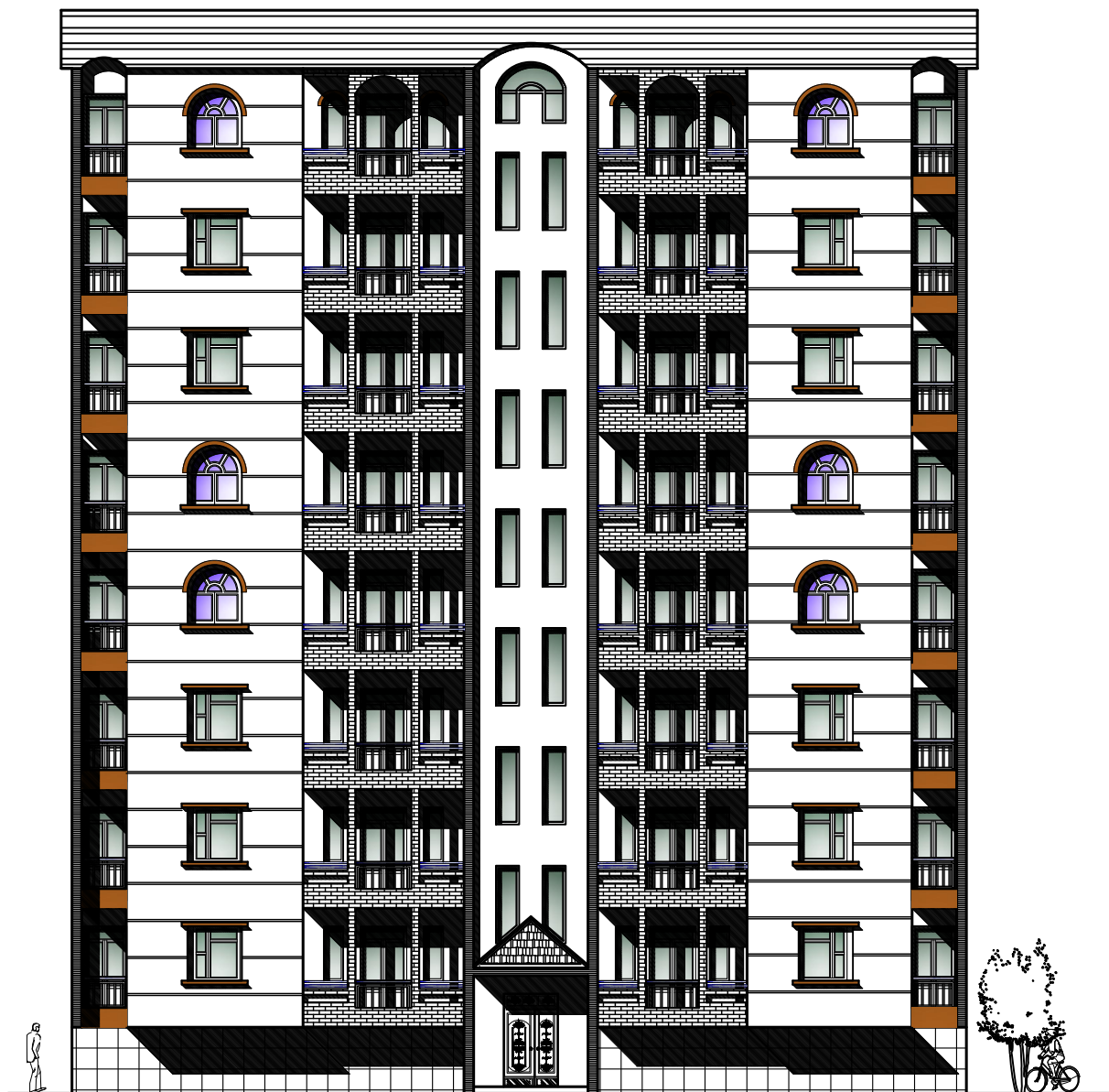




COUPE-AA- Ech 1/50

COUPE
TRANSVERSALE

REPUBLIQUE ALGERIENNE DEMOCRATIQUE ET POPULAIRE		
Faculté De Génie De La Construction Département de Génie Civil		
Mlle. OUKACHA NARIMANE	Titre :	Echelle: 1/50
ENCADREUR	COUPE	Plan N°: 2
Mme. ALKAMA	TRANSVERSALE	Promotion: 2020



FACADE PRINCIPALE

PLAN FACADE
PRINCIPALE

REPUBLIQUE ALGERIENNE DEMOCRATIQUE ET POPULAIRE
Faculté De Génie De La Construction Département de Génie Civil

Mlle. OUKACHA NARIMANE

ENCADREUR
Mme. ALKAMA

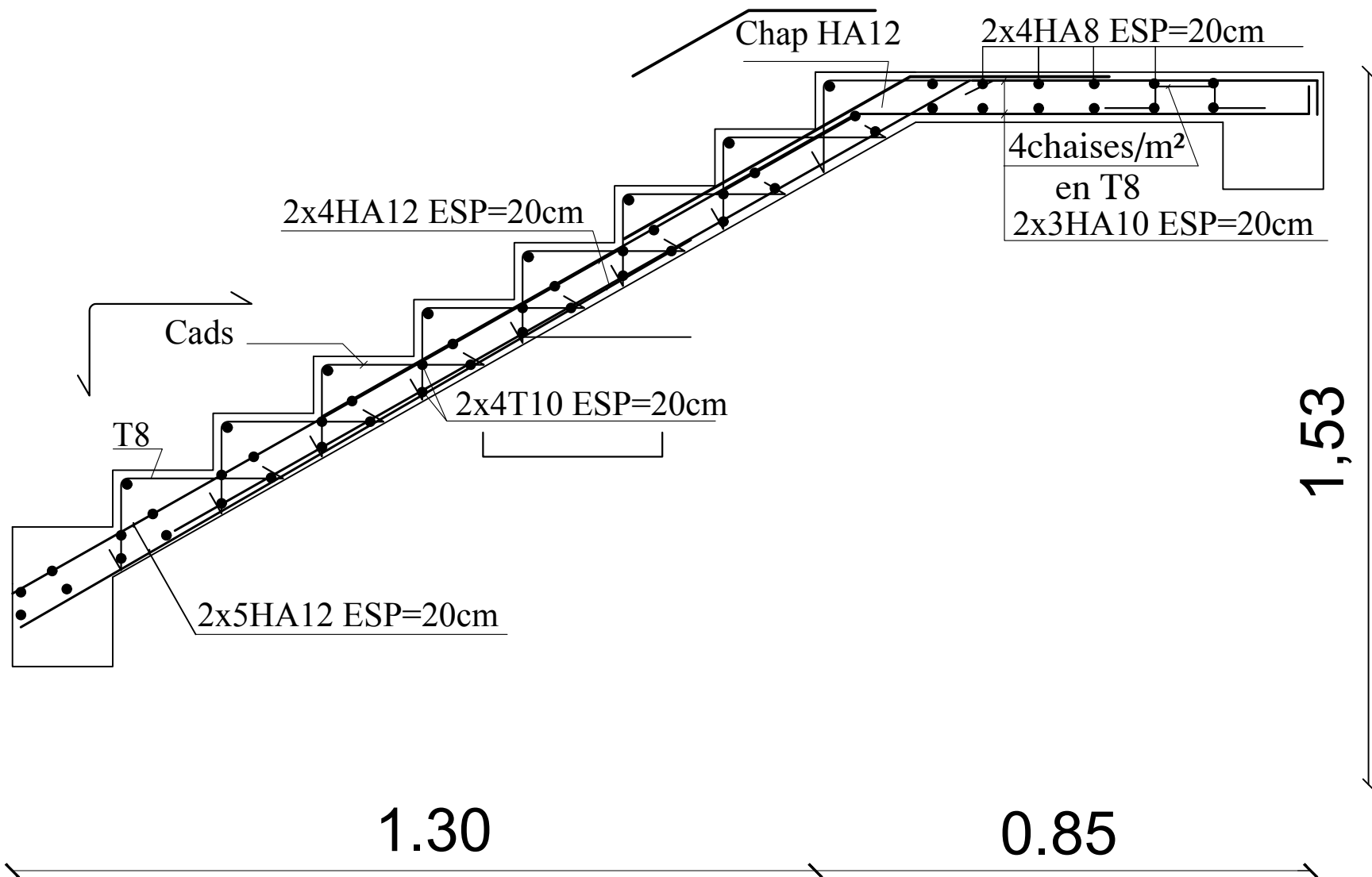
Titre :

PLAN FACADE
PRINCIPALE

Echelle: 1/50

Plan N°: 1

Promotion:
2020



Ferrailage de l'escalier

REPUBLIQUE ALGERIENNE DEMOCRATIQUE ET POPULAIRE

Faculté De Génie De La Construction Département de Génie Civil

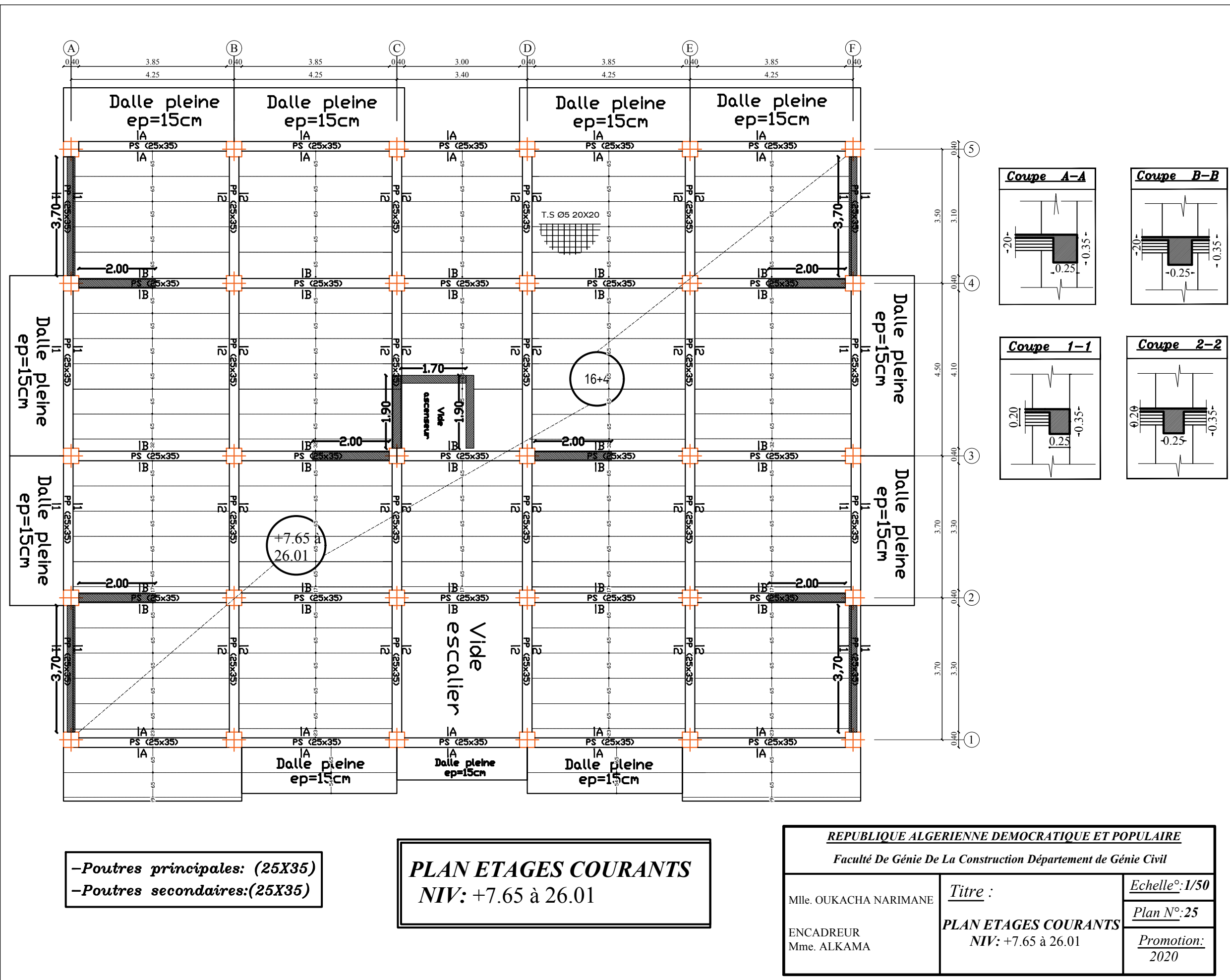
Mlle. RATNI TASSADIT
Mlle. REDOUANI IMANE

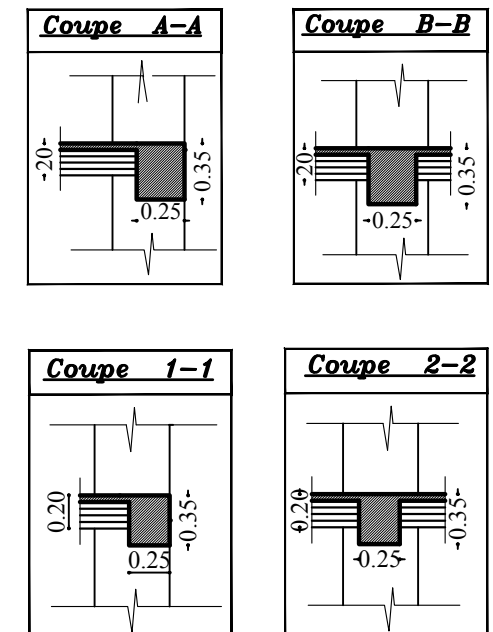
ENCADREUR
Mme. CHERIFI

Echelle: 1/25

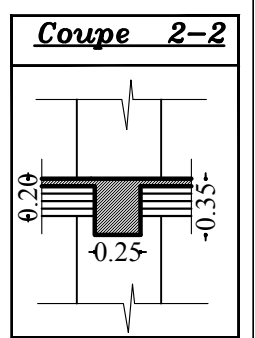
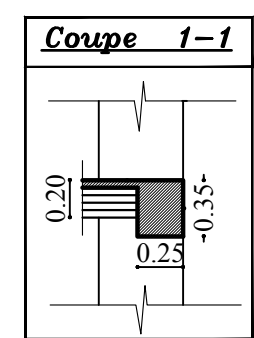
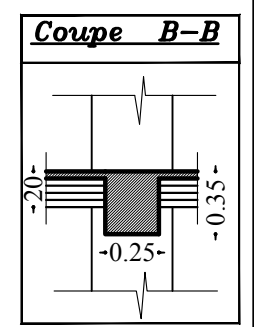
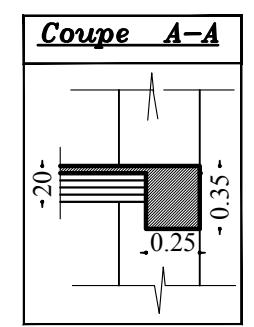
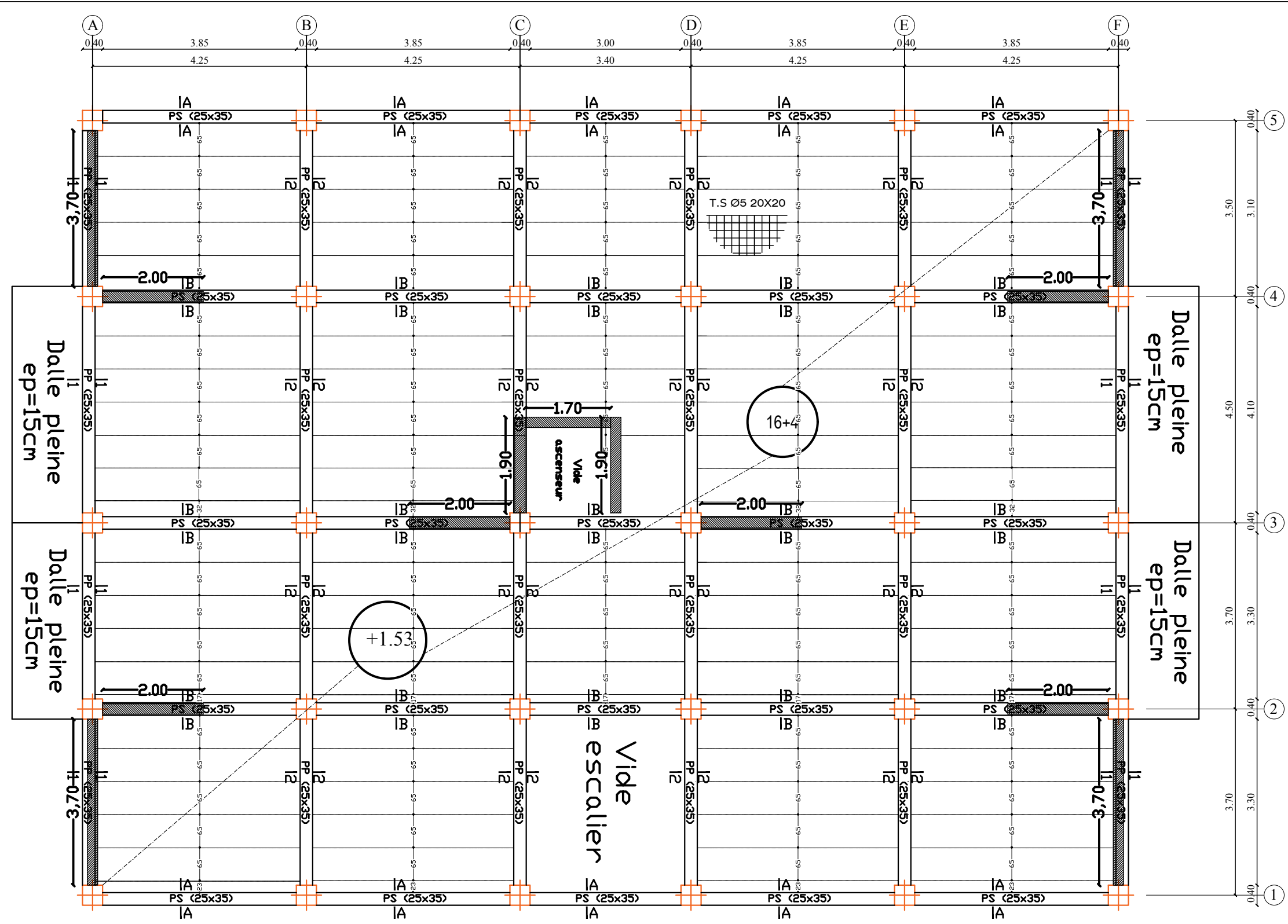
Plan N°: 13

Promotion:
2020





Promotion:
2020

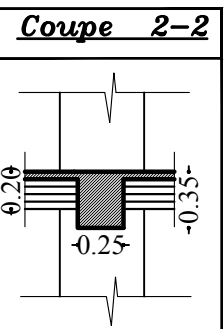
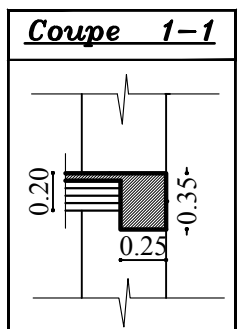
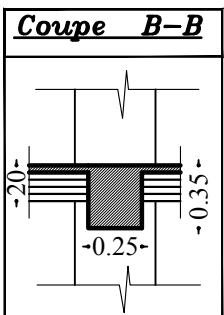
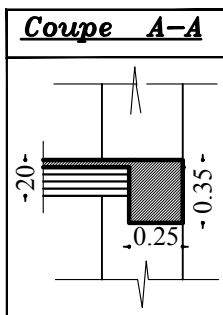
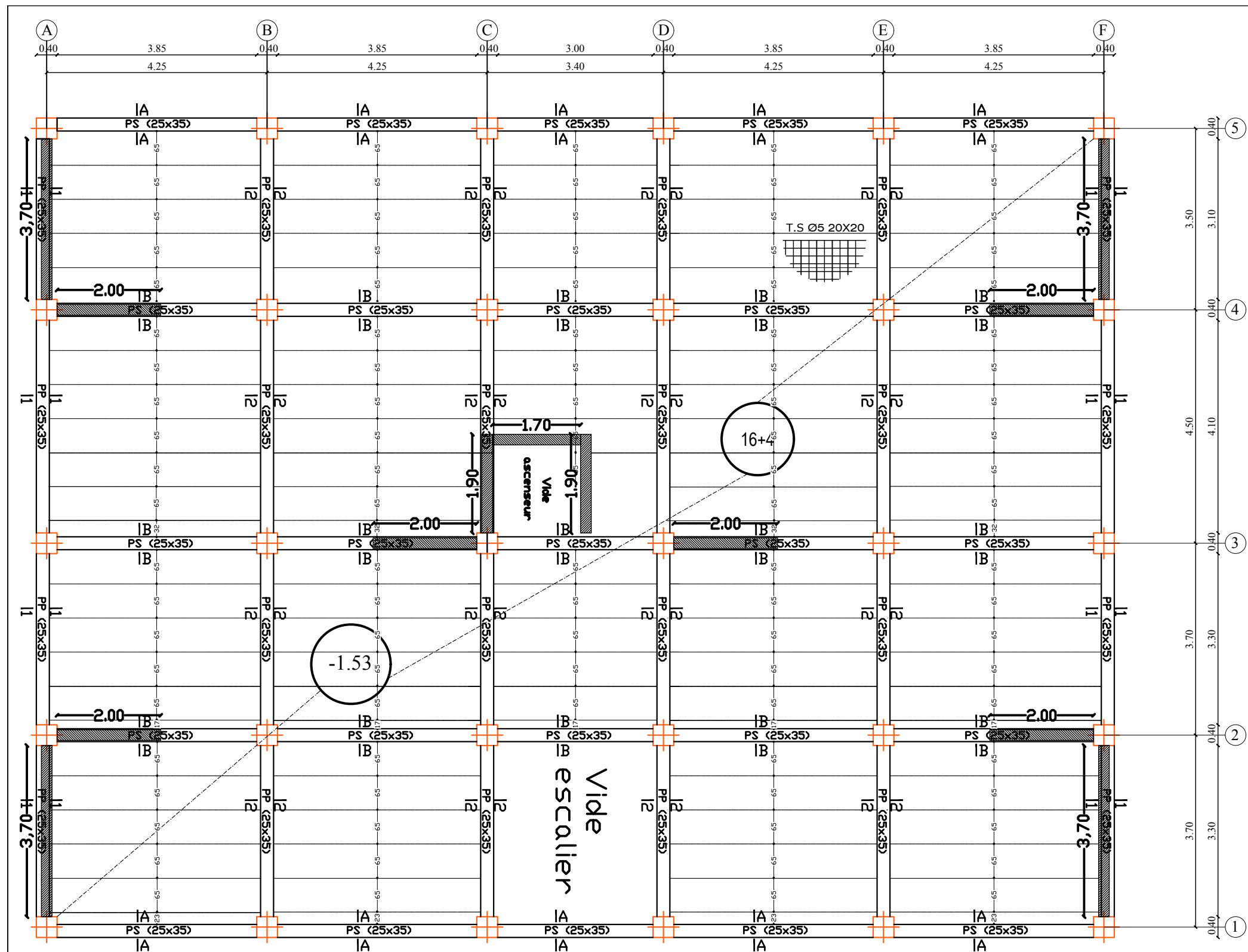


Zone: (I)

- Poteaux: (40X40)
- Poutres principales: (25X35)
- Poutres secondaires: (25X35)

PLAN DE RDC
NIV: +1.53

REPUBLIQUE ALGERIENNE DEMOCRATIQUE ET POPULAIRE		
Faculté De Génie De La Construction Département de Génie Civil		
Mlle. OUKACHA NARIMANE	Titre : PLAN DE RDC NIV: +1.53	Echelle°: 1/50
ENCADREUR Mme. ALKAMA		Plan N°: 23
		Promotion: 2020



Zone:(I)

- Poteaux: (40X40)
- Poutres principales: (25X35)
- Poutres secondaires:(25X35)

PLAN DE SOUS SOL
NIV: -1.53

REPUBLIQUE ALGERIENNE DEMOCRATIQUE ET POPULAIRE

Faculté De Génie De La Construction Département de Génie Civil

Mlle. OUKACHA NARIMANE

ENCADREUR
Mme. ALKAMA

Titre :

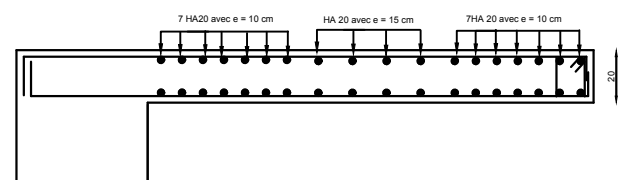
PLAN DE SOUS SOL
NIV: - 1.53

Echelle°:1/50

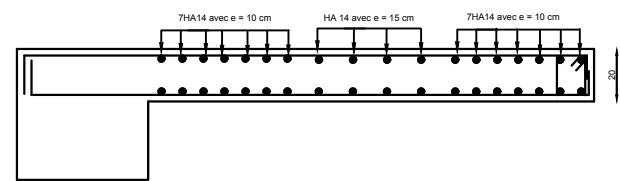
Plan N°:22

Promotion:
2020

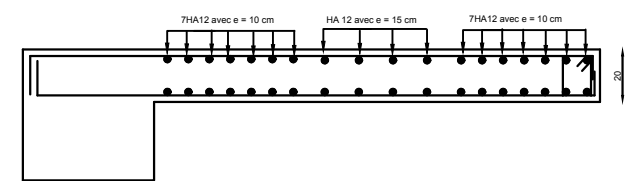
Voile De 2 m zone 1



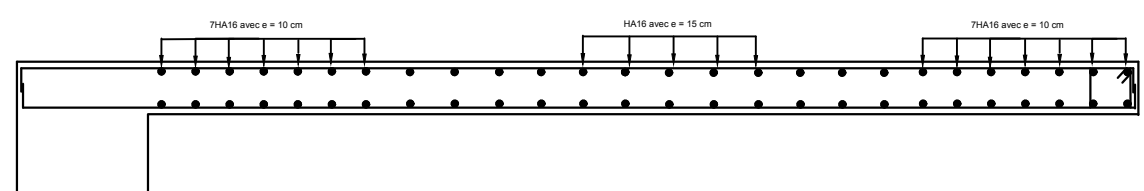
Voile De 2 m zone 2



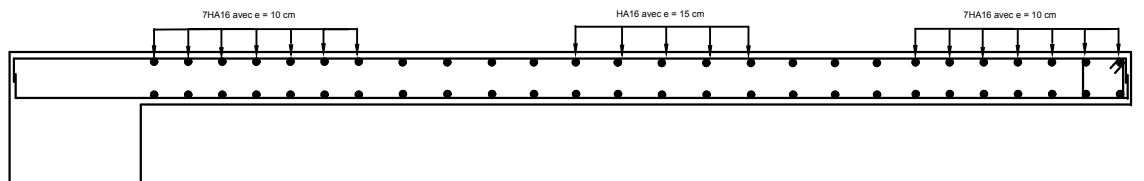
Voile De 2 m zone 3



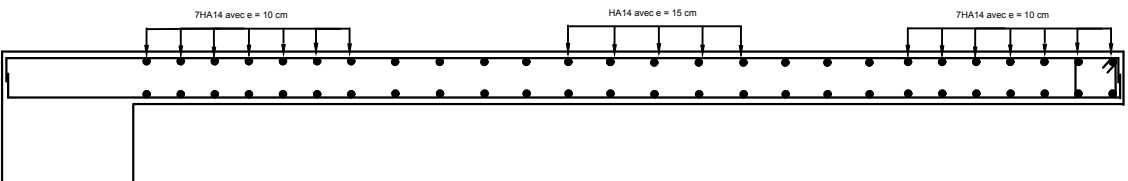
Voile De 3,7 m zone 1



Voile De 3,7 m zone 2

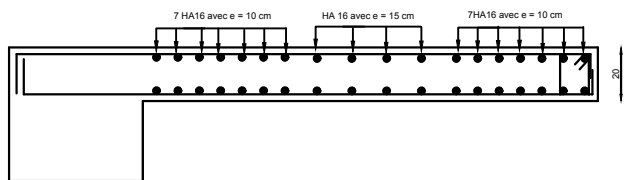


Voile De 3,7 m zone 3

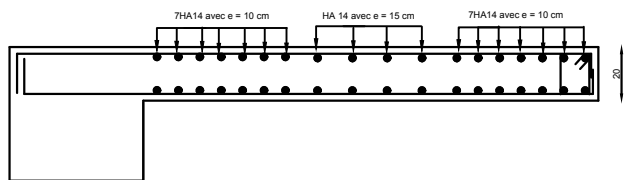


REPUBLIQUE ALGERIENNE DEMOCRATIQUE ET POPULAIRE		
Faculté De Génie De La Construction Département de Génie Civil		
Mlle. OUKACHA NARIMANE ENCADREUR Mme. ALKAMA	FERRAILLAGE DES VOILES (suite)	<i>Echelle°:1/25</i>
		<i>Plan N°:18</i>
		<i>Promotion: 2020</i>

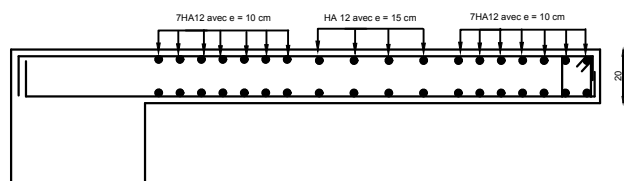
Voile De 1,9 m zone 1



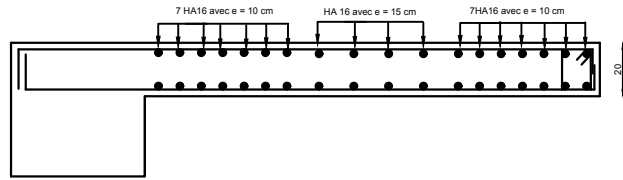
Voile De 1,9 m zone 2



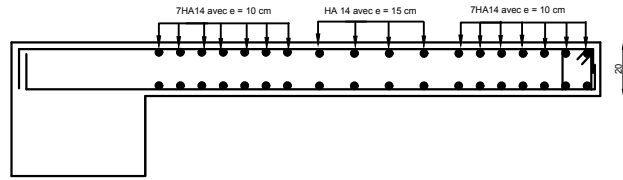
Voile De 1,9 m zone 3



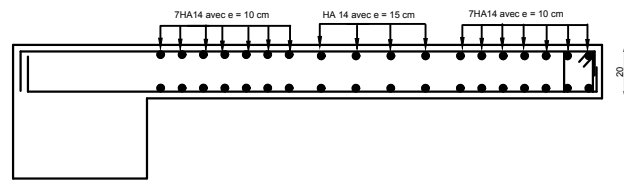
Voile De 1,7 m zone 1



Voile De 1,7 m zone 2

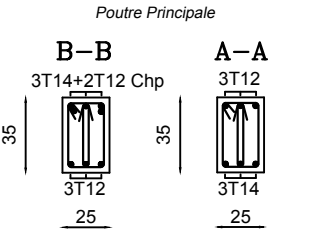
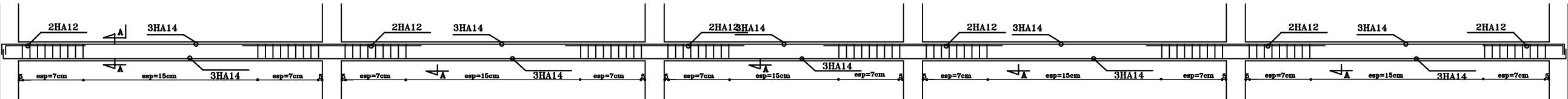


Voile De 1,7 m zone 3

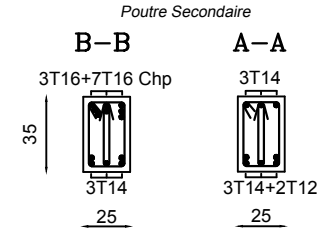
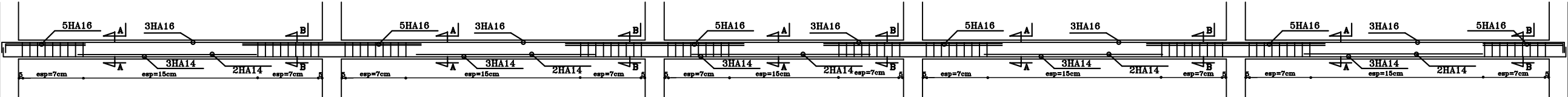


REPUBLIQUE ALGERIENNE DEMOCRATIQUE ET POPULAIRE		
Faculté De Génie De La Construction Département de Génie Civil		
Mlle. OUKACHA NARIMANE ENCADREUR Mme. ALKAMA	FERRAILLAGE DES VOILES	<i>Echelle°:1/25</i>
		<i>Plan N°:17</i>
		<i>Promotion: 2020</i>

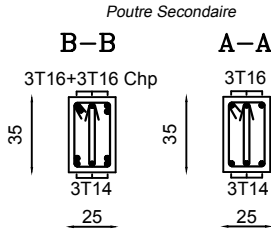
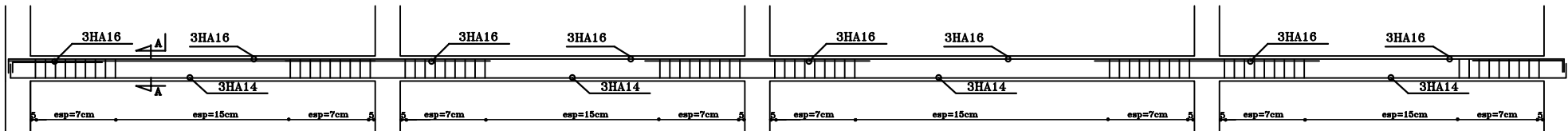
poutres secondaires non adhérés aux voiles



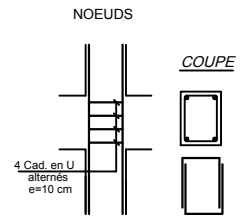
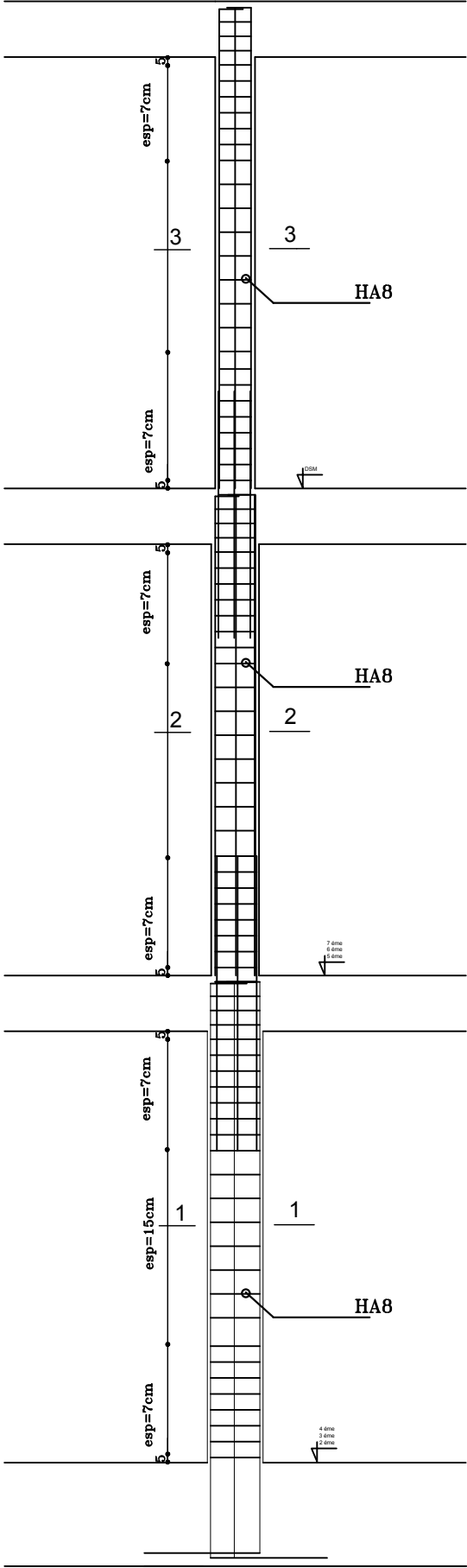
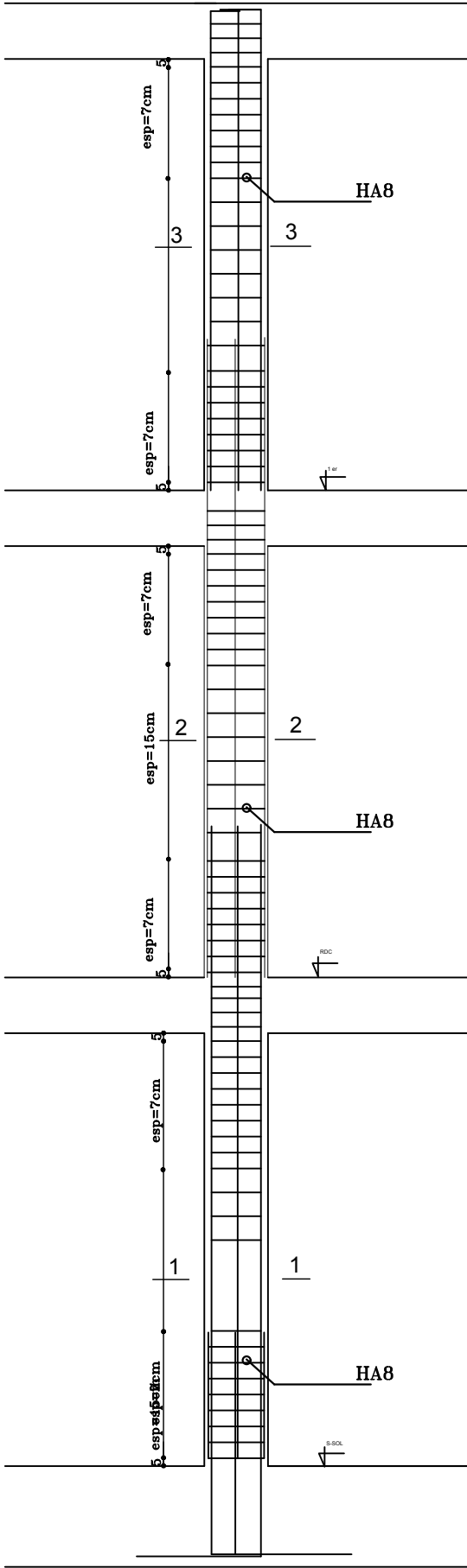
poutres secondaires adhéérés aux voiles



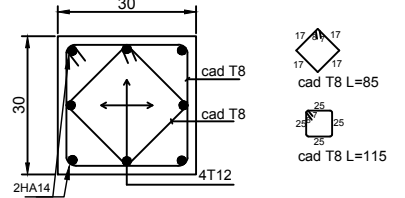
Poutre Principale



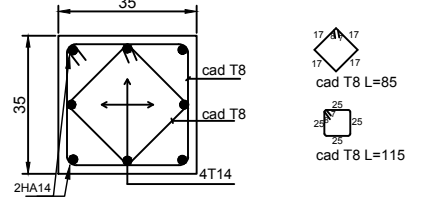
REPUBLIQUE ALGERIENNE DEMOCRATIQUE ET POPULAIRE		
Faculté De Génie De La Construction Département de Génie Civil		
Mlle. OUKACHA NARIMANE ENCADREUR Mme. ALKAMA	FERRAILLAGE DES POUTRES	Echelle: 1/25
		Plan N°: 16
		Promotion: 2020



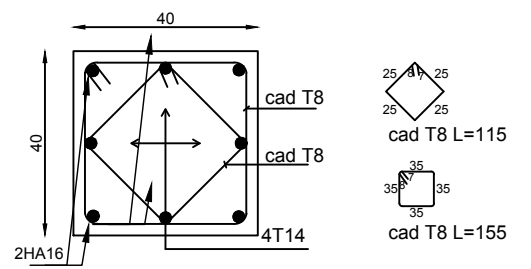
coupe 4-4



coupe 4-4



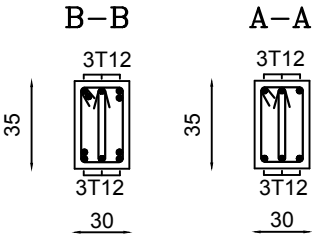
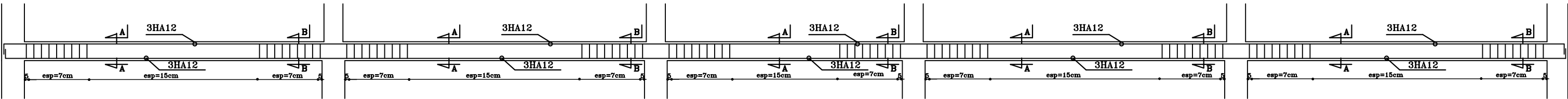
coupe 2-2



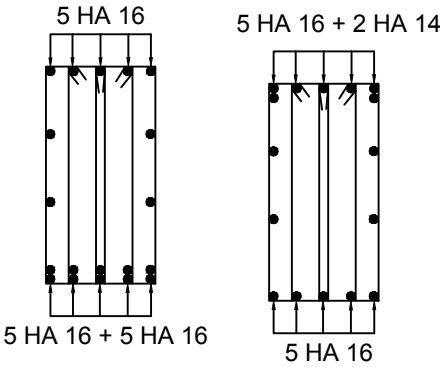
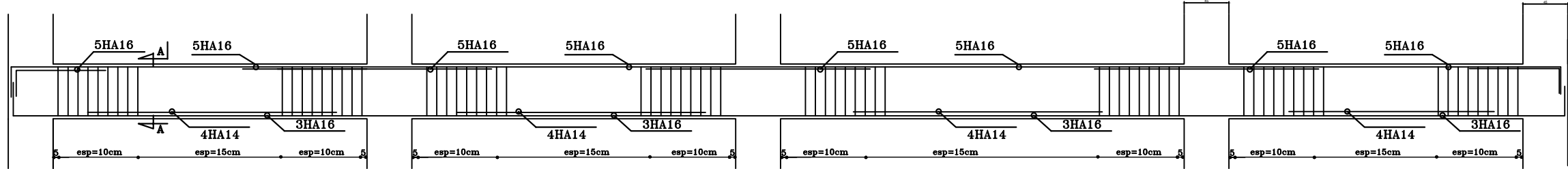
Ferrailage des poteaux

REPUBLIQUE ALGERIENNE DEMOCRATIQUE ET POPULAIRE	
Faculté De Génie De La Construction Département de Génie Civil	
Mlle. OUKACHA NARIMANE	Echelle: 1/25
ENCADREUR	Plan N°: 15
Mme. ALKAMA	Promotion: 2020

Longrines



Poutre de redidité



REPUBLIQUE ALGERIENNE DEMOCRATIQUE ET POPULAIRE		
Faculté De Génie De La Construction Département de Génie Civil		
Mlle. OUKACHA NARIMANE ENCADREUR Mme. ALKAMA	FERRAILLAGE DES FONDATIONS	Echelle°: 1/25
		Plan N°: 19
		Promotion: 2020

Bibliographie

- Règles Parasismiques Algériennes (RPA99/version 2003), Centre National De Recherche Appliquée En Génie Parasismique. Algérie.
- Fascicule n° 62 - Titre I - Section I. « Règles techniques de conception et de calcul des ouvrages et constructions en béton armé suivant la méthode des états limites - BAEL 91 révisé 99 ».
- CENTRE NATIONAL DE RECHERCHE APPLIQUEE EN GENIE PARASISMIQUE C.G.S. « DOCUMENT TECHNIQUE REGLEMENTAIRE D.T.R. – B.C.2-41 - REGLES DE CONCEPTION ET DE CALCUL DES STRUCTURES EN BETON ARME C.B.A. 93 ». Alger.
- Fascicule n° 62 - Titre I - Section I. « Règles techniques de conception et de calcul des ouvrages et constructions en béton armé suivant la méthode des états limites - BAEL 91 révisé 99 ».
- Association française du génie parasismique. « Guide de la conception parasismique des bâtiments ». Paris, Editions EYROLLES, 2004
- Richard, BAREŠ. « TABLES POUR LE CALCUL DES DALLES ET DES PAROIS ». Paris, éditions DUNOD, 1969, p. 401
- BENYAHY Karim. « Présentation du logiciel ETABS ». Tizi Ouzou, 2017
- BENYAHY, Karim. « Etude d'une tour (R+12) avec recherche de la position optimale des voiles ». Mémoire d'ingénieur d'état en génie civil. Université Mouloud Mammeri de Tizi- Ouzou. 2010.
- BELKHIR Mohammed Aghiles. « Influence de la disposition des voiles sur la performance sismique des bâtiments », Mémoire de magister, Université Mouloud Mammeri Tizi Ouzou, 2012.
- Association française du génie parasismique. « Le séisme du 21 mai 2003 en Algérie- Rapport préliminaire de la mission AFPS ». Paris, 8 juillet 2003.
- Mohamed, BELAZOUGUI. « CALCUL des OUVRAGES en BETON ARME ». Office des publications universitaires
- Patricia, BALANDIER. « LE SEISME ET LES BATIMENTS - Pourquoi il ne suffit pas qu'un bâtiment soit "costaud " pour résister aux séismes » Cours de construction parasismique Volume 3.
- MELLAK, Hachemi. « DOCUMENT TECHNIQUE REGLEMENTAIRE D.T.R. – B.C.2.2 – CHARGES PERMANENTES ET CHARGES D'EXPLOITATION ». CENTRE NATIONAL DE RECHERCHE APPLIQUEE EN GENIE PARASISMIQUE C.G.S. Alger.
- 15): Jean, PERCHAT, Jean, ROUX. « Pratique du BAEL 91. Cours avec exercices corrigés ». Paris, éditions EYROLLES, quatrième édition, p. 171, 199, 353, 357.
- OUERDANE Hamza. « Etude comparative entre le système de contreventement auto-stable et le système mixte et recherche de la disposition optimale des voiles (Application à l'étude d'une structure en R+10 à forme angulaire) », Mémoire de master, Université Mouloud Mammeri Tizi Ouzou, 2018.
- Aide-Mémoire RDM, Edition Dunod.
- Université Grenoble-Alpes. « Conseils pour la rédaction et la présentation du mémoire ». 2016.

Conclusion générale

Le pré dimensionnement des éléments structuraux (portiques-voiles) a été mener tout en se rapprochant du minimum recommandé par les règlements en vigueurs.

Le système de contreventement a été choisi tout en faisant participer les portiques au contreventement et tout en veillant à injecter le minimum du voiles possibles, dans le but de ramener le système de contreventement a un système mixte conformément à l'article 3.4.4a du RPA99 Version 2003, ou les voiles en été injecter d'une façon à respecter le critère de symétrie et de s'éloigner le plus possible de centre de gravité de la structure afin d'éviter tout problème de torsion.

Ce qui permet de nous monter qu'il est très important que l'ingénieur et l'architecte travaillent en étroite collaboration dès le début du projet pour minimiser toutes les contraintes, et arriver à une sécurité parasismique réalisée sans surcoût important (aspect économique).

Pour finir, je dirais que la construction d'un ouvrage en génie civil est tributaire d'une bonne concordance entre trois critères de base, à savoir, la résistance, la durabilité et l'économie dans le respect des normes.

J'espère que ce travail apportera un plus pour les promotions futures.

IX- Introduction :

Les fondations sont des éléments de la structure ayant pour objet la transmission des charges de la superstructure au sol. Cette transmission se fait soit directement (cas des semelles reposant sur le sol ou cas des radiers), soit par l'intermédiaire d'autres organes (cas des semelles sur pieux).

Dans le cas le plus générale un élément déterminé de la structure peut transmettre à sa fondation :

- Un effort normal : charge verticale centrée dont il convient de connaître les valeurs extrêmes ;
- Une force horizontale résultant de l'action de séisme, qui peut être variable en grandeur et en direction ;
- Un moment qui peut être exercé dans de différents plans.

On distingue deux types de fondation selon leur mode d'exécution et selon la résistance aux sollicitations extérieurs.

1- Fondations superficielles :

Elles sont utilisées pour les sols de bonne capacité portante. Elles permettent la transmission directe des efforts au sol.

Les principaux types de fondations superficielles que l'on rencontre dans la pratique sont :

- Les semelles continues sous mur ;
- Les semelles continues sous poteaux ;
- Les semelles isolées ;
- Les radiers.

2- Fondations profondes :

Elles sont utilisées dans le cas des sols ayant une faible capacité portante ou dans les cas où le bon sol se trouve à une grande profondeur, les principaux types de fondations profondes sont :

- Les pieux ;
- Les puits ;

IX-1) Etude du sol de fondation :

Le choix du type de fondation repose essentiellement sur étude de sol détaillée, qui nous renseigne sur la capacité portante de ce dernier.

Une étude préalable du sol nous a donné la valeur de **2,00 bar** comme contrainte admissible du Sol.

IX-2) Choix du type de fondation :

Le choix du type de fondation est conditionné par les critères suivants :

- La nature de l'ouvrage à fonder ;
- La nature du terrain et sa résistance ;
- Profondeur du bon sol ;
- Le tassement du sol.

IX-3) Semelle isolée :

Pour le pré dimensionnement, il faut considérer uniquement effort normal « N_{ser} » qui est obtenue à la base de tous les poteaux du RDC.

$$A \times B \geq \frac{N_{ser}}{\sigma_{sol}}$$

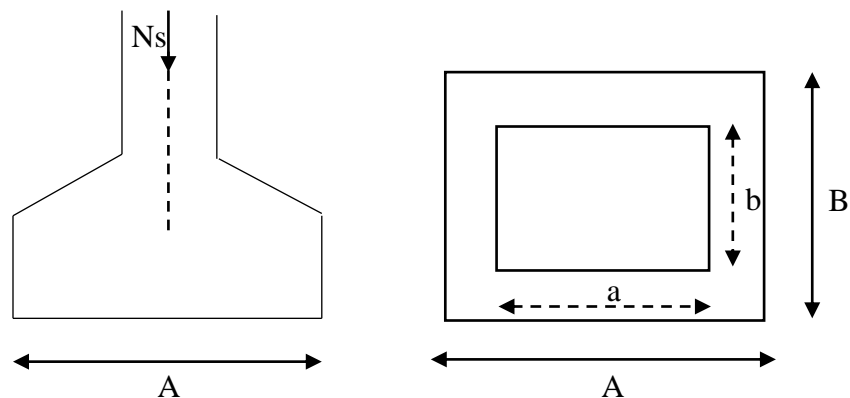


Figure IX-1 : Semelle isolée.

Homothétie des dimensions :

$$\frac{a}{b} = \frac{A}{B} = \frac{40}{40} = K = 1 \Rightarrow A = B$$

$$A \times B \geq \frac{N_s}{\sigma_{sol}}$$

D'où

Exemple : $N_{ser} = 1242,19 \text{ kN}, \bar{\sigma}_{sol} = 200 \text{ kN/m}^2$

$$A = \frac{1242,19}{200} = 6,21$$

Remarque : Vu que les dimensions des semelles sont très importantes, donc le risque de chevauchements est inévitable, alors il faut opter pour des semelles filantes.

IX-4) Semelles filantes :**IX-4-1) Dimensionnement des semelles filantes sous les voiles :**

$$\sigma_{sol} \geq \frac{N_s}{S} = \frac{G+Q}{B.L}$$

σ_{sol} : Capacité portante du sol ($\bar{\sigma}_{sol} = 200 \text{ kN/m}^2 = 0,20 \text{ MPa}$)

B : Largeur de la semelle ;

G et Q : charge et surcharge à la base du voile ;

L : longueur de la semelle sous voile ;

$$\Rightarrow B \geq \frac{N_s}{\sigma_{sol} \cdot L}$$

	Voiles	Longueur	Ns max (KN)	Largeur B(m)	S= L×B (m2)	Nombres	S totale (m ²)
Voiles transversal	V1	2	261,84	1	2	6	12
	V2	1,7	131,28	1	1,7	1	1,7
Voiles longitudinal	V3	3,7	378,44	1	3,7	4	14,8
	V4	1,9	152,29	1	1,9	2	3,8
							32,3

Tableau IX- 1: Surface de semelles filantes sous voiles

La surface des semelles filantes sous les voiles est : **Sv = 32,2 m²**.

IX-4-2) Dimensionnement des semelles filantes sous poteaux :**- Hypothèse de calcul :**

Une semelle est infiniment rigide engendre une répartition linéaire de contrainte sur le sol.

Les réactions du sol sont distribuées suivant une droite ou une surface plane telle que leur centre de gravité coïncide avec le point d'application de la résultante des charges agissantes sur la semelle.

- Etape de calcul :

— Détermination de la résultante des charges $R = \sum N_i$

— Détermination de la Coordonnée de la résultante des forces : $e = \frac{\sum N_i \cdot e_i + \sum M_i}{R}$

— Détermination de la Distribution (par mètre linéaire) des sollicitations de la semelle :

$$\begin{array}{l} \nearrow e < \frac{L}{6} \Rightarrow \text{Répartition trapézoïdale.} \\ \searrow e > \frac{L}{6} \Rightarrow \text{Répartition triangulaire.} \end{array}$$

$$q_{min} = \frac{N}{L} \left(1 - \frac{6 \cdot e}{L} \right)$$

$$q_{max} = \frac{N}{L} \left(1 + \frac{6 \cdot e}{L} \right)$$

$$q_{(L/4)} = \frac{N}{L} \times \left(1 + \frac{3 \cdot e}{L} \right)$$

Application :

Les résultats sont résumés dans le tableau suivant :

Poteaux	$N_{i\max}$ (KN)	M_i (KN.m)	e_i (m)	$N_i \times e_i$ (KN.m)
A	1242,19	-4,329	-7,8	-5377,441
B	1063	-1,008	-4,1	-1071,504
C	566,68	-2,798	0,4	-1585,571
D	881,25	-3,806	4,1	-3354,038
E	941,7	6,695	7,8	6304,6815
Somme	4694,82	-5,246	/	-5083,871

Tableau IX-2 : Surface de semelles filantes sous poteaux.

On a :

$$e = \frac{\sum N_i \times e_i + \sum M_i}{R} = \frac{-5083,871 - 5,246}{4694,82} = -1,08 \text{ m.}$$

$$q_{\left(\frac{L}{4}\right)} = \frac{N}{L} \left(1 + \frac{3 \times e}{L} \right) = \frac{4694,82}{15,6} \times \left(1 + \frac{3 \times (-1,08)}{15,6} \right) = 238,21 \text{ KN/ml.}$$

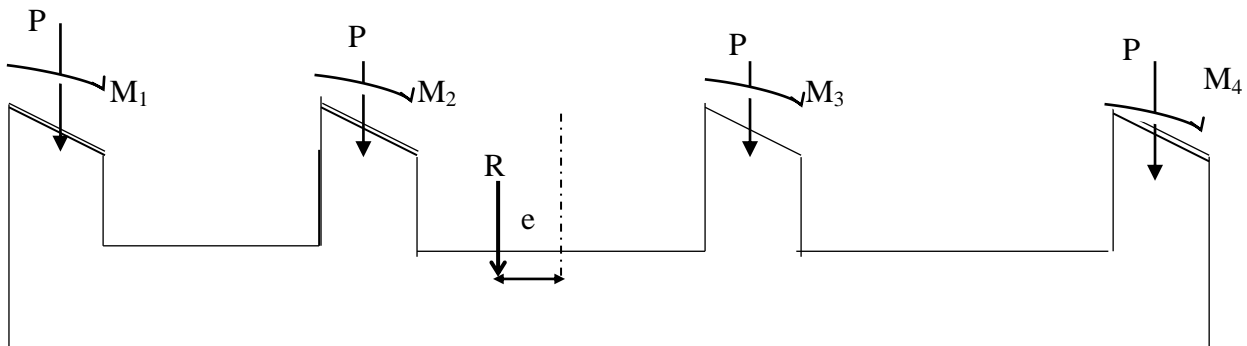


Figure IX-2 : Semelles filante sous poteaux.

- Détermination de la largeur de la semelle :

$$B \geq \frac{q_{\left(\frac{L}{4}\right)}}{\sigma_{sol}} = \frac{238,21}{200} = 1,19 \text{ m on prend } B = 1,20 \text{ m}$$

On aura donc, $S_p = 1,20 \times 15,6 = 18,72 \text{ m}^2$

Nous aurons la surface totale des semelles sous poteaux : $S_p = S \times n$

$$S_p = 18,72 \times 6 = 112,32 \text{ m}^2$$

$$S_t = S_p + S_v$$

$$S_t = 112,32 + 32,3 = 144,62 \text{ m}^2$$

La surface totale de la structure : $S_{st} = 15,6 \times 20,40 = 318,24 \text{ m}^2$

Le rapport de la surface des semelles sur la surface de la structure est :

$$\frac{S_t}{S_{st}} = \frac{144,62}{318,24} = 0,45$$

$$S_t < 50 \% S_{st}$$

La surface des semelles représente 45 %

VII.5 dimensionnement de la semelle filante :

a) Semelle.

$$\text{Hauteur de la semelle : } h_s = \frac{B-b}{4} + 5$$

Avec : B : Largeur de la semelle.

b : coté du poteau.

$$h_s = \frac{120-40}{4} + 5 = 25 \text{ cm} \quad \text{on prend } h_s = 40 \text{ cm. Et } d = 35 \text{ cm.}$$

soit les dimensions suivantes :

$$L = 15,60 \text{ m} \quad A = 1,20 \text{ m} ; h_s = 40 \text{ cm} ; c = c' = 5 \text{ cm} ; d_a = 35 \text{ cm}$$

b) poutre de rigidité :

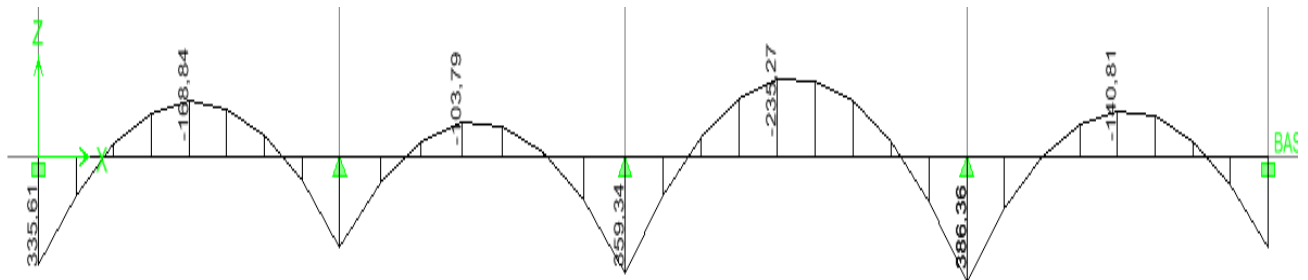
$$\frac{L}{9} \leq h_p \leq \frac{L}{6} \Rightarrow 0,50 \leq h_p \leq 0,75 \text{ m} \quad \text{soit } h_p = 65 \text{ cm}$$

$$\frac{1}{3} h_p \leq b_p \leq \frac{2}{3} h_p \Rightarrow 23 \leq b_p \leq 43 \text{ cm} \quad \text{soit } b_p = 45 \text{ cm.}$$

VII.6 Ferrailage :

- Calculer des moments isostatiques

$$\text{Avec } q = q \left(\frac{L}{4} \right) \times B = 238,21 \times 1,2 = 285,86 \text{ kn/ml}$$



$$\mu = \frac{M_u}{b \cdot d^2 \cdot f_{bu}} ; \quad A = \frac{M_u}{\beta \cdot d \cdot \sigma_{st}} ; \quad A_{st}^{min} \geq \frac{0,23 b d f_{t28}}{f_e} \quad A_{min} \geq \frac{0,23 \times b \times d \times f_{t28}}{f_e}$$

	Localisation	Moments (KN.m)		Obs		A_{cal} [cm ²]	A_{min} [cm ²]	Ferrailage	A_{ad} [cm ²]
Poutre de Rigidité	Travée	235,27	0,102	SSA	0,946	11,911	3,26	5 HA16+ 2HA14	13,13
	Appuis	386,36	0,168	SSA	0,938	19,727	3,26	5 HA16+ 5 HA 16	20,1

Tableau. VII.3 : moment isostatique

c) Armatures transversales :

$$\Phi = \min \left\{ \frac{h_p}{35} ; \frac{b_p}{10} ; \Phi_1 \right\}$$

$$\text{Soit } A_t = 2 \text{ cadres} + \text{un étrier de T8} \Rightarrow A_t = 4,71 \text{ cm}^2$$

VII.6.2 semelle :

$$A_s = \frac{N_u(A-a)}{8d_a\sigma_{st}} = \frac{1242,19 \times 1000 \times (120-40)}{8 \times 35 \times 34800} = 10,20 \text{ cm}^2$$

Soit 8 HA14 $\Rightarrow A_s = 12,31 \text{ cm}^2 \Rightarrow$ avec espacement $e = 15 \text{ cm}$

$$A_r = \frac{A_s}{4} = \frac{10,77}{4} = 2,69 \text{ cm}^2 \text{ soit 8HA14 } (A_r = 12,31 \text{ cm}^2) \Rightarrow \text{avec espacement } e = 15 \text{ cm}$$

VII.6.3 longrine :

Les longrines ont pour rôle : rigidifier l'infrastructure et empêcher les semelles de se déplacer.

Elles seront calculées pour résister à la traction sous l'effet d'une force égale à :

$$F = \frac{N}{\alpha} \geq 20 \text{ KN}$$

N : valeur maximale des charges verticales de gravité apportées par les points d'appui solidarisés.

α : coefficient fonction de la zone sismique et de la catégorie de site considérée.

La catégorie du site est : $S_3 \Rightarrow \alpha = 12$ (article 10.1.b RPA 2003)

Les dimensions minimales de la section transversale des longrines, toujours selon le RPA, $(25 \times 30) \text{ cm}^2$ pour les sites S_2 et S_3

a) En opte pour une section transversal de : (30×35)

$$F = \frac{1242,19}{12} = 103,52 \text{ KN}$$

$$A_s = \frac{103,52 \times 10^3}{348 \times 100} = 2,97 \text{ cm}^2$$

$$A_{\min} = 0,6\% bh = 0,006 \times 30 \times 35 = 6,3 \text{ cm}^2$$

Soit 6 HA 12 $\Rightarrow A_s = 6,78 \text{ cm}^2$.

a) Armatures transversales :

$$\Phi = \min \{h/35 ; \Phi_1 ; b/10\}$$

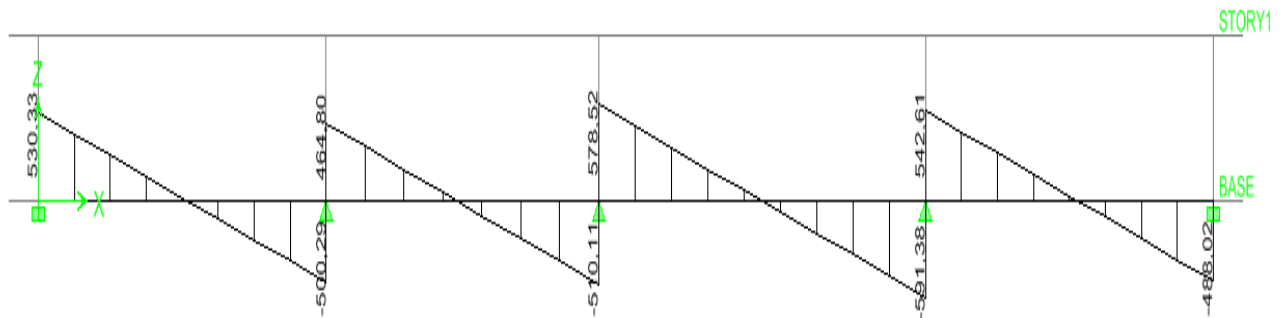
On prend $\Phi = 8 \text{ mm}$

Soit un cadre T8 $\Rightarrow A_t = 2,01 \text{ cm}^2$

L'espacement des cadres doit être : $e \leq \min \{20 \text{ cm} ; 15\Phi_t\}$; soit $e = 15$

VII.7.Vérification à l'ELS :

$$\text{A l'ELS, } q_s = q \left(\frac{L}{4} \right) \times A = 238,21 \times 1,2 = 285,86 \text{ KN/ml}$$

**a) Vérification de la contrainte dans les aciers :**✓ *Influence sur les aciers (Art A.5.1.312 BAEL 91 modifiée 99).*

Lorsqu'au droit d'un appui : $T_u + \frac{M_u}{0,9d} > 0$ on doit prolonger au-delà de l'appareil de l'appui, une section d'armatures pour équilibrer un moment égal à $\left(T_u + \frac{M_u}{0,9d} \right) \times \frac{1}{\sigma_{st}}$

D'où : $A_s \geq \frac{1,15}{f_e} \left(V_u + \frac{M_u}{0,9d} \right)$ Si $T_u - \frac{M_u}{0,9d} < 0$ la vérification n'est pas nécessaire
 $\left(578,52 - \frac{386,36}{0,9 \times 0,60} \right) < 0 \longrightarrow$ Donc la vérification n'est pas nécessaire

✓ *Influence sur le béton (Art A.5.1.313 BAEL 91 modifiée 99).*

On se doit de vérifier la relation :

$$\frac{2 \times T_u}{0,9 b d} \leq \frac{0,8 f_{c28}}{\gamma_b} \quad T_u \leq \frac{0,8 \times 0,9}{2} \times \frac{f_{c28} b d}{\gamma_b} \leq 0,36 \times \frac{f_{c28} b d}{\gamma_b}$$

b (cm)	d (cm)	F_{c28} (MPa)	γ_b	Effort tranchant (KN)	T (KN)	Observation
45	60	25	1,5	578,52	1620	Condition vérifiée

VII.1 Introduction

Les ouvrages de soutènement sont des constructions destinées à prévenir l'éboulement ou le glissement d'un talus raide. Ils sont essentiellement employés, en site urbain pour réduire l'emprise d'un talus naturel, en vue de la construction d'une route, d'un bâtiment ou d'un ouvrage d'art.

Il existe deux grandes classes d'ouvrages de soutènement.

- ❖ **Les murs** : qui sont composés d'une paroi résistante et d'une semelle de fondation. C'est le cas des murs en T renversé ou des murs-poids en béton armé ou encore en maçonnerie (briques, pierres,...) ou formés d'éléments spéciaux (murs végétalisés, gabions métalliques, ...).
- ❖ **Les écrans** qui sont composés seulement d'une paroi résistante.

Exemples :

- ✓ rideau de palplanches formé de profilés métalliques emboîtés les uns dans les autres et fichés dans le sol ;
- ✓ paroi moulée en béton armé ;
- ✓ mur en terre armée avec parement composé d'écailles en béton. Le présent chapitre se limite à traiter des murs de soutènement en béton armé, en L ou en T renversé, avec ou sans contrefort, avec ou sans console, coulés en place, partiellement ou totalement préfabriqués.

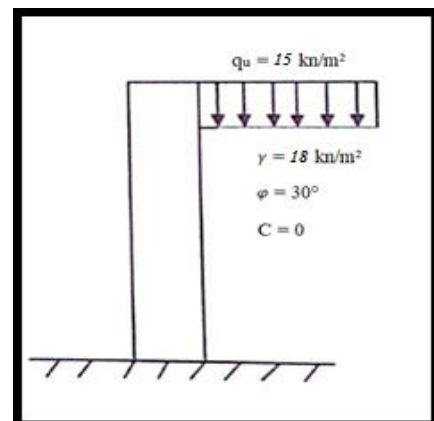
Dans notre cas le voile n'est plus un élément porteur, donc on est en présence d'un voile écran travaillant comme étant une dalle pleine encastree sur 4 cotés dont les charges qui lui sont appliquées sont les poussées des terres.

Pré dimensionnement du mur plaque (Art: 10.1.2 vs RPA 2003):

L'épaisseur minimale imposée par le RPA 2003 (Art 10.1.2) pour un mur plaque doit être supérieure à l'égale 15 cm. Pour notre cas nous avons opté pour une épaisseur de 20 cm.

Caractéristiques du sol :

- Surcharge éventuelle : $q = 1 \text{ t/m}^2$
- Poids volumique des terres : $\gamma = 1,8 \text{ t/m}^3$
- Angle de frottement : $\varphi = 30^\circ$
- Cohésion : $C = 0$



VII.2 Contrainte de sollicitations :

En utilisant la méthode de RANKINE, on détermine les contraintes qui s'exercent sur la face du voile.

Le calcul se fera pour une bande de 1m de longueur à l'état de repos qui est le cas le plus défavorable.

Les contraintes qui s'exercent sur la face du voile sont : σ_v et σ_h

σ_v : Contrainte verticale.

σ_h : Contrainte horizontale.

$$\sigma_h = K_o \times \sigma_v$$

Avec :

$$K_o : \text{coefficient de poussée des terres au repos. } K_o = \tan^2 \left(\frac{\pi}{4} - \frac{\varphi}{2} \right) = 0,33$$

φ : Angle de frottement interne.

$$\text{Charges moyennes à considérer dans le calcul pour une bande de 1 m : } q = \frac{3 \times \sigma_{h2} + \sigma_{h1}}{4} \times 1 \text{ m}$$

- *Calcul des sollicitations :*

	K_o	σ_v		σ_h		q
		0	1,53	0	1,53	
ELU	0,33	15	52,179	4,95	17,22	14,16
ELS	0,33	10	37,54	3,3	12,39	10,12

Diagramme des contraintes

- *Diagramme des contraintes :*

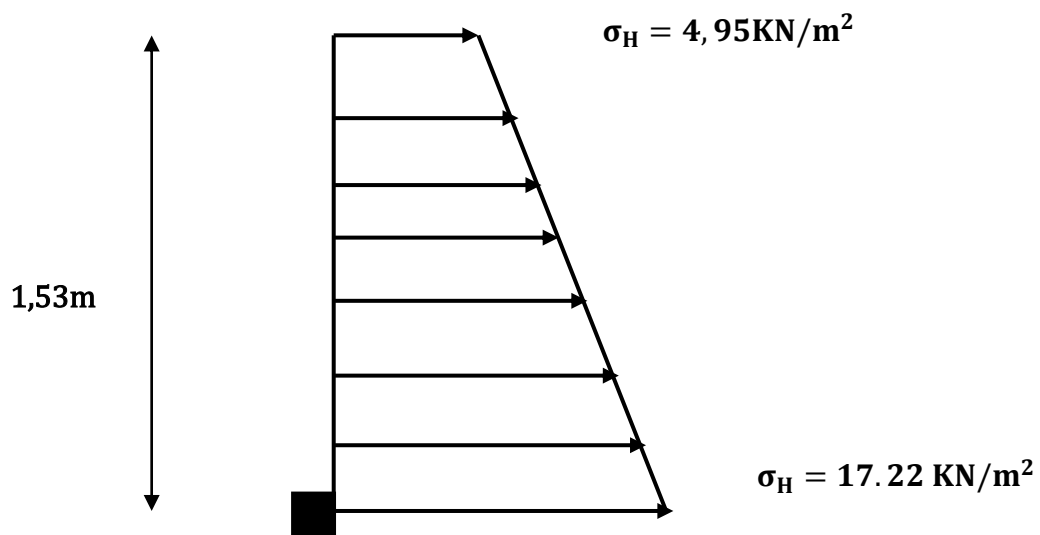


Figure VII-1 : Diagrammes des contraintes à ELU

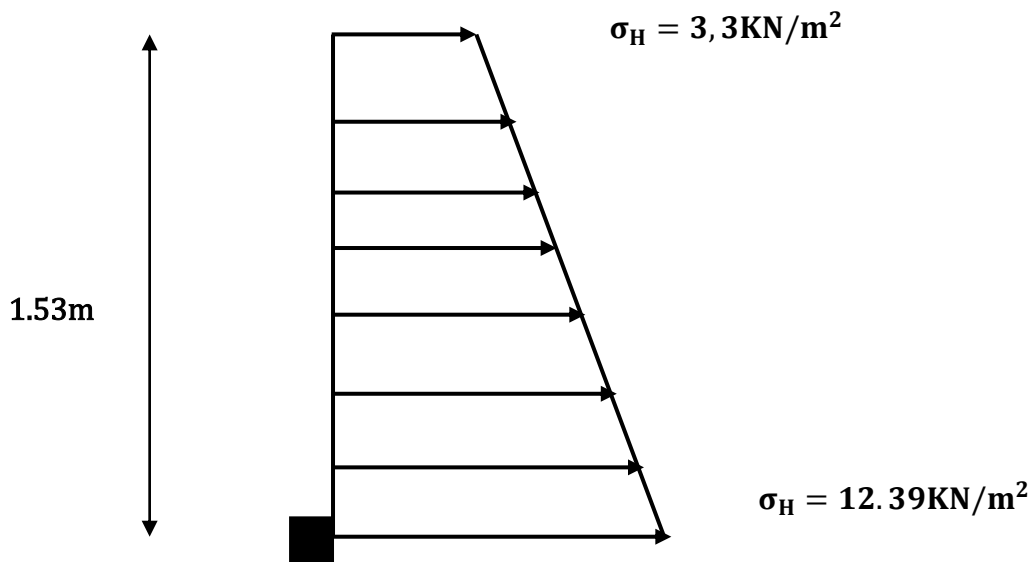


Figure VII-1 : Diagrammes des contraintes à ELS

Ferrailage du mur plaque

A. Calcul des sollicitations

Le calcul se fait pour une bande de 1mètre ($b=1\text{m} = 100\text{cm}$)

La détermination des moments de flexion se fera à l'aide du logiciel **ETABS**

Sens X-X

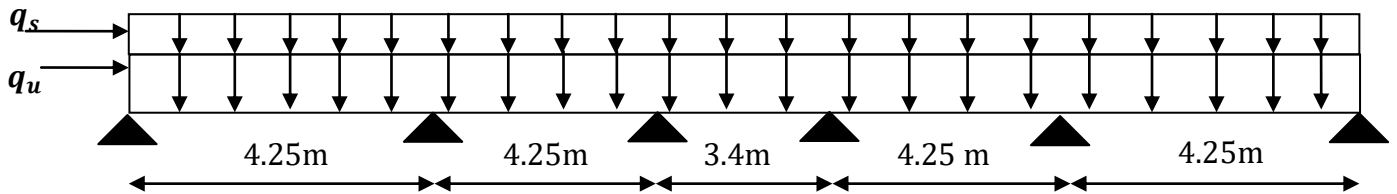


Figure VII.4 : Schéma statique du mur plaque dans le sens X-X.

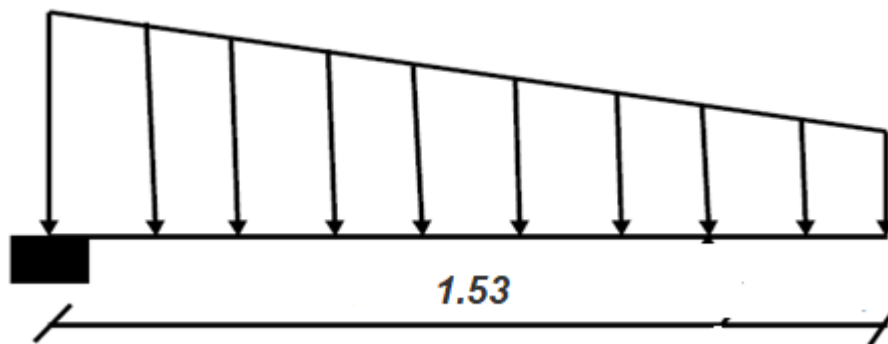


Figure VII.5 : Schéma statique du mur plaque dans le sens Y-Y.

A. Diagrammes des efforts

ELU

Sens X-X

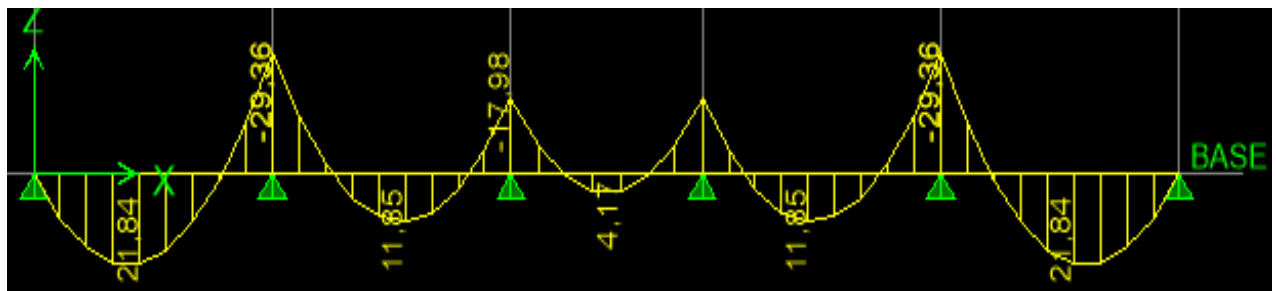


Figure VII.6 : Schéma statique du mur plaque dans le sens X-X à l'ELU

Sens Y-Y

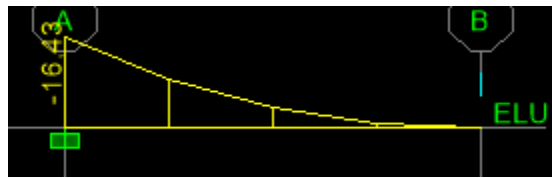


Figure VII.7 : Schéma statique du mur plaque dans le sens Y-Y à l'ELU.

ELS

Sens X-X

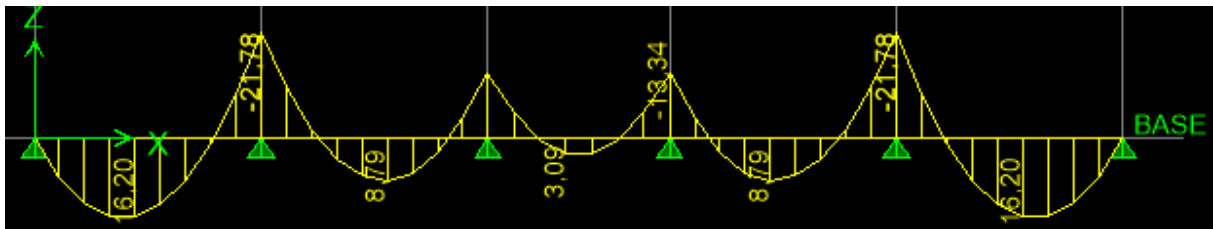


Figure VII.8 : Schéma statique du mur plaque dans le sens X-X à l'ELS.

Sens Y-Y

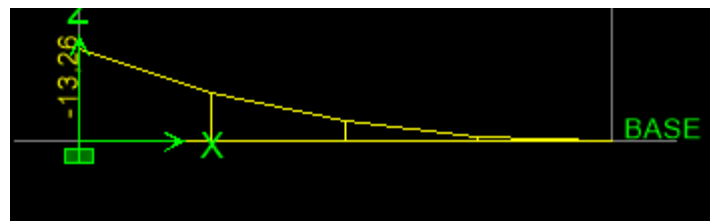


Figure VII.9 : Schéma statique du mur plaque dans le sens Y-Y à l'ELS.

3 Ferrailage à l'ELU

Le ferrailage du mur plaqué se fera en flexion simple pour une bande de largeur $b = 1$ m et d'épaisseur $e_p = 20$ cm, en considérant les moments max au niveau des appuis et en travée.



Le ferrailage sera résumé dans le tableau suivant :
On n'a

$$\mu_u = \frac{M_U}{b \times d^2 \times f_{bu}} ; \quad A = \frac{M_U}{\beta \times b \times \sigma_s}$$

VII-7 Recommandation du RPA :

Le voile doit avoir les caractéristiques suivantes :

- Les armatures sont constituées de deux nappes
- Le pourcentage minimal des armatures est de (0,15 % B) dans les deux sens (horizontal et vertical) $A \geq 0,0015bh$

$$A \geq 0,0015bh = 0,0015 \times 100 \times 20 = 3 \text{ cm}^2$$

- Les deux nappes sont reliées par quatre (04) épingles / m² de HA8.

b = 1 m = 100 cm ; h : épaisseur du voile = 25 cm).

Tableau VII.1 : Ferrailage du mur.

sens	zone	M_u KN.m	μ_u	Section	β	A (cm ²)	A_{min} (cm ²)	$A_{adoptée}$ (cm ²)	st
X-X	Appuis	29.36	0,064	SSA	0,967	4,85	3	8HA12=9,05	12.5
	Travée	21,84	0,048	SSA	0,975	3,58	3	6HA12=6.78	16
Y-Y	Appuis	16.43	0,036	SSA	0,982	2.67	3	5HA12=5.65	20
	Travée	16.43	0,036	SSA	0,982	2.67	3	5HA12=5.65	20

1 vérifications à l'ELU

A. Condition de non fragilité BAEL91 modifié 99 (Art. A.4.2)

La section des armatures longitudinales doit vérifier la condition suivante :

$$A_{min} = 0.23 \times b \times d \times \frac{f_{t28}}{f_e} < A_{adoptée}$$

$$A_{min} = 0.23 \times b \times d \times \frac{f_{t28}}{f_e} = 0.23 \times 100 \times 18 \times \frac{2.1}{400} = 2,17 \text{ cm}^2$$

Tableau VII.2 : vérifications de la condition de non fragilité.

sens	zone	A_{min} (cm ²)	$A_{adoptée}$ (cm ²)	Observation
X-X	Appuis	2,17	9,05	Condition vérifiée
	Travée	2,17	6.78	Condition vérifiée
Y-Y	Appuis	2,17	5.65	Condition vérifiée
	Travée	2,17	5.65	Condition vérifiée

B. Espacement des barres

L'espacement des barres d'une même nappe d'armatures ne doit pas dépasser les valeurs suivantes :

Armatures principales : $S_t < \min(3h ; 33\text{cm})$

Sens X-X

$$S_t = \frac{100}{6} = 16.66 \text{ cm} < 33\text{cm} \Rightarrow \text{condition vérifier.}$$

Sens Y-Y

$$S_t = \frac{100}{5} = 20 \text{ cm} < 33\text{cm} \Rightarrow \text{condition vérifier.}$$

C. Longueur de scellement des barres

Elle correspond à la longueur d'acier adhérent au béton nécessaire pour que l'effort de traction ou de compression demandé à la barre puisse être mobilisé.

$$L_S = \frac{\varphi \times f_e}{4 \times \tau_{se}}$$

Avec : $\tau_{se} = 0.6 \times \Psi^2 \times f_{t28} = 0.6 \times (1.5^2) \times 2.1 = 2.835 \text{ MPa}$

Pour les HA12 : $L_S = \frac{1.2 \times 400}{4 \times 2.835} = 42.33 \text{ cm} \Rightarrow L_s = 45 \text{ cm}.$

Pour l'ancrage des barres rectilignes terminées par un crochet normal, la longueur de la partie ancrée mesurée hors crochet est au moins égale à « **0.4** » pour les barres à haute adhérence selon le **BAEL91 modifiée 99 (Art A.6.1, 21) Pour $\varnothing 12 \Rightarrow L_a = 18 \text{ cm}.$**

VII -8 Vérification à l'ELS :

VII -8-1 Vérification des contraintes :

Le mur plaque étant exposé aux eaux emmagasinées dans le sol, de ce fait elles constituent un état de fissuration préjudiciable, les contraintes sont limitées alors :

Dans les aciers

On doit vérifier que : $\sigma_{st} < \bar{\sigma}_{st} = \min \left(\frac{2}{3} f_e; 110 \sqrt{\eta \times f_{tj}} \right)$

Avec :

f_e : désigne la limite d'élasticité des aciers utilisés, exprimée en MPa ;

f_{tj} : la résistance caractéristique à la traction du béton, exprimée en MPa ;

η : un coefficient numérique, dit coefficient de fissuration, qui vaut **1** pour les ronds lisses y compris les treillis soudés formés de fils tréfilés lisses et **1.6** pour les armatures à haute adhérence, sauf le cas des fils de diamètre inférieur à **6mm** pour lesquels nous prendrons **1.3**.

D'où :

$$\bar{\sigma}_{st} = \min \left(\frac{2}{3} f_e; 110 \sqrt{\eta \times f_{tj}} \right) = \min(266.667; 201.63) \Rightarrow \bar{\sigma}_{st} = 201.63 \text{ MPa}.$$

Dans le béton

On doit vérifier que : $\sigma_{bc} < \bar{\sigma}_{bc} = 0.6 \times f_{c28} \Rightarrow \bar{\sigma}_{bc} = 15 \text{ MPa}.$

Avec : $\bar{\sigma}_{bc} = 0.6 f_{c28} = 0.6 \times 25 = 15 \text{ MPa}$

$$\sigma_{st} = \frac{M_s}{\beta_1 \cdot d \cdot A_{st}} ; \rho_1 = \frac{100 \cdot A_s}{b \cdot d} ; \sigma_b = \frac{\sigma_{st}}{K_1}$$

Tableaux VII.3 : Vérification des contraintes à l'ELS.

Sens	Zone	A_s	M_s	ρ	β	K_1	σ_{st}	$\bar{\sigma}_{st}$	Observation	$\bar{\sigma}_{bc}$	$\bar{\sigma}_b$	Observation
Sens x-x	Appuis	9.05	21.78	0,506	0.893	31.73	149.72	201,63	Condition vérifiée	4,72	15	Condition vérifiée
	Travée	5.65	16.2	0,316	0.912	41.82	174.66	201,63	Condition vérifiée	4.18	15	Condition vérifiée
Sens y-y	Appuis	5.65	13.26	0,316	0.912	41.82	142.96	201,63	Condition vérifiée	3.41	15	Condition vérifiée
	Travée	5.65	13.26	0,316	0.912	41.82	142.96	201,63	Condition vérifiée	3.41	15	Condition vérifiée

VII -8-1 Etat limite de déformation

Nous devons justifier l'état limite de déformation par un calcul de la flèche, cependant nous pouvons se dispenser de cette vérification si on vérifie les trois conditions suivantes :

$$\left\langle \frac{h}{L} \geq \frac{1}{16} \quad ; \quad \frac{A_s}{b \cdot d} \leq \frac{2}{f_e} \quad ; \quad \frac{h}{L} \geq \frac{M_t}{20 \cdot M_0} \right\rangle$$

Avec :

$h = 20 \text{ cm}$: hauteur totale,

L : portée entre nus d'appuis,

M_t : moment maximum en travée,

M_0 : valeur maximum du moment isostatique,

A : section des armatures,

b : longueur de la section,

d : hauteur utile de la section droite

Sens X-X

$$q_s = 10,12 \text{ KN/ml}$$

$$M_{0x} = q_s \frac{L^2}{8} = 10,12 \times \frac{4,25^2}{8} = 22,85 \text{ KN.m}$$

$$M_t = 0,75 \times M_{0x} = 0,75 \times 22,85 = 17,14 \text{ KN.m}$$

$$\frac{h}{L} = \frac{20}{100} = 0,20 \geq \frac{1}{16} = 0,0625 \dots \text{Condition vérifiée.}$$

$$\frac{A_s}{b \cdot d} = \frac{5,65}{100 \times 18} = 0,00313 \leq \frac{2}{f_e} = \frac{2}{400} = 0,005 \dots \text{Condition vérifiée.}$$

$$\frac{h}{L} = \frac{20}{100} = 0,20 \geq \frac{M_t}{20 \cdot M_0} = \frac{17,14}{20 \times 22,85} = 0,038 \dots \text{Condition vérifiée.}$$

Sens Y-Y

$$q_s = 10,12 \text{ KN/ml}$$

$$M_{0y} = q_s \frac{L^2}{8} = 10,12 \times \frac{1,53^2}{8} = 2,97 \text{ KN.m}$$

$$M_t = 0,75 \times M_{0y} = 0,75 \times 2,97 = 2,22 \text{ KN.m}$$

$$\frac{h}{L} = \frac{20}{100} = 0,20 \geq \frac{1}{16} = 0,0625 \dots \text{Condition vérifiée.}$$

$$\frac{A_s}{b \cdot d} = \frac{5,65}{100 \times 18} = 0,00313 \leq \frac{2}{f_e} = \frac{2}{400} = 0,005 \dots \text{Condition vérifiée.}$$

$$\frac{h}{L} = \frac{20}{100} = 0,20 \geq \frac{M_t}{20 \cdot M_0} = \frac{2,22}{20 \times 2,97} = 0,037 \dots \text{Condition vérifiée.}$$

Toutes les conditions sont vérifiées alors le calcul de la flèche n'est pas nécessaire.

Calcul des éléments principaux

On désigne sous le nom des éléments principaux les éléments qui interviennent dans la résistance aux actions sismiques d'ensemble ou dans la distribution de ces actions au sein de l'ouvrage.

Nous présentons dans ce chapitre le calcul du ferrailage de ces éléments résistants (Les portiques « poteaux – poutres », et les voiles), accompagnée de leurs schémas de ferrailage.

VII.1. Etude des poteaux

Les poteaux sont des éléments structuraux qui ont pour rôle la transmission des efforts vers la fondation. Un poteau est soumis à un effort normal « N » et un moment de flexion « M » dans les deux sens (sens longitudinal et transversal) donc le calcul de ferrailage des poteaux se fera en flexion composé dans le sens le plus défavorable selon les deux directions, puis vérifiées à l'ELS

Les combinaisons considérées pour les calculs sont :

$$1.35 G + 1.5 Q \dots\dots\dots ELU$$

$$G + Q \dots\dots\dots ELS$$

$$G + Q \pm E \dots\dots\dots RPA \ 99/2003$$

$$0.8 G \pm E \dots\dots\dots RPA \ 99/2003$$

Les calculs se font en tenant compte de trois sollicitations :

- Effort normal maximal et le moment correspondant $N_{max} \Rightarrow M_{cor}$,
- Effort normal minimal et le moment correspondant $N_{min} \Rightarrow M_{cor}$,
- Moment fléchissant maximal et l'effort normal correspondant $M_{max} \Rightarrow N_{cor}$.

Tableau VII.1: Caractéristiques mécaniques des matériaux en situation durable et accidentelle

Situation	Béton			Acier		
	γ_b	$f_{c28}[MPa]$	$f_{bu}[MPa]$	γ_s	$F_e [MPa]$	$\sigma_a [MPa]$
Durable	1.5	25	14.167	1.15	400	348
accidentelle	1.15	25	21.74	1	400	400

Recommandations et exigences du RPA

a) Les armatures longitudinales Art 7.4.2.1 RPA 99/ version 2003 :

Les armatures longitudinales doivent être à haute adhérence, droites et sans crochets.

Les pourcentages d'armatures recommandés par rapport à la section du béton sont :

- ✓ Le pourcentage minimal d'armatures est de $0,9 \% \times b \times h$ en zone III.
- ✓ Le pourcentage maximal dans la zone courante est de $4\% \times b \times h$ en zone III.
- ✓ Le pourcentage maximal dans la zone de recouvrement est de $6\% \times b \times h$ en zone III.

Tableau VII.2 : Armatures longitudinales des poteaux exigées par le RPA

Sections des poteaux cm^2	Pourcentage minimal	Pourcentage maximal	
	0.9 % [bh]	4% [bh] en zone courante	6% [bh] en zone de recouvrement
40X40	13.60	64	96
35X35	11.025	49	73,5
30X30	8.1	36	54

- ✓ Le diamètre minimum est de 12 mm.
- ✓ La longueur minimale des recouvrements est de: 50 ϕ en zone III
- ✓ La distance entre les barres verticales dans une face du poteau ne doit pas dépasser : 20 cm en zone III
- ✓ Les jonctions par recouvrement doivent être faites si possible, à l'extérieur des zones nodales.

Calcul des Armatures :

Armatures longitudinales :

Chaque poteau est soumis à un effort normal N (de compression ou de traction) et à un moment fléchissant M , ce qui nous conduit à étudier les deux cas suivants :

- Section partiellement comprimée (SPC).
- Section entièrement comprimée (SEC).

Le système constitué d'un moment et d'un effort normal peut être remplacé par un effort normal appliqué au centre de pression « C » qui est distant du centre de gravité de la section de $e = M/N$.

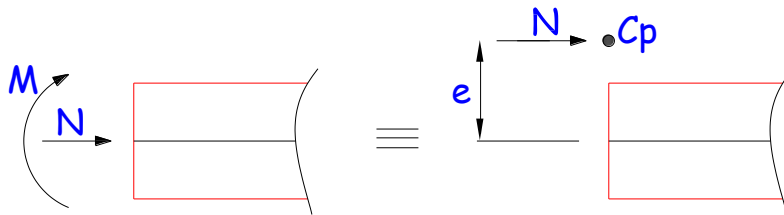


Figure VII.1 : Section en flexion composée

Sollicitations dans les poteaux :

Les sollicitations dans les poteaux sont extraites du logiciel ETABS qui a été utilisé dans la modélisation au chapitre précédent.

1) Section partiellement comprimée (S.P.C) :

Une section est partiellement comprimée si :

1^{er} cas :

C : Le centre de pression se trouve à l'extérieur du segment $e = \frac{M_u}{N_u} \geq \left(\frac{h}{2} - c'\right)$

N : Effort de compression ou de traction.

2^{ème} cas :

C : Le centre de pression se trouve à l'intérieur du segment $e = \frac{M_u}{N_u} < \left(\frac{h}{2} - c'\right)$

N : Effort de compression.

Dans ce cas il faut aussi vérifier l'inégalité suivante :

$$N(d - c) - M_f \leq \left(0,337 - 0,81 \frac{c'}{h}\right) \times b \times h^2 \times f_{bu}.$$

Avec :

$$M_f = N_u \times g = N_u \left(\frac{h}{2} - c + e\right).$$

$$A_{st} = A_{st1} - \frac{N_u}{\sigma_{st}} \Rightarrow N_u : \text{effort de compression. } \sigma_{st} = \frac{f_e}{\gamma_s}.$$

$$A_{st} = A_{st1} + \frac{N_u}{\sigma_{st}} \Rightarrow N_u : \text{effort de traction.}$$

$$A_{sc} = A_{sc1}$$

En flexion composée la section d'armatures sera donnée par les relations suivantes :

$$\mu = \frac{M_f}{b \times d^2 \times f_{bu}}$$

1^{er} cas : Section simplement armée : ($A_{sc} = 0$)

Si $\mu < \mu_i = 0,392$ la section d'acier nécessaire sera donnée par la formule suivante :

$$A_{st1} = \frac{M_f}{\beta \times d \times \sigma_{st}}$$

2^{ème} cas : Section doublement armée :

Si $\mu > \mu_i = 0,392$ la section d'acier nécessaire sera donnée par les formules suivantes :

$$A_{st1} = \frac{M_1}{\beta_e \times d \times \sigma_{st}} + \frac{\Delta M}{(d-c) \times \sigma_{st}} ; \quad A_{sc1} = \frac{\Delta M}{(d-c') \times \sigma_{st}}$$

Avec :

$$M_1 = \mu_1 \times b \times d^2 \times f_{bu}$$

$$\Delta M = M_f - M_1$$

2) Section entièrement comprimée (S.E.C) :

C : Le centre de pression se trouve entre les armatures $e = \frac{M_u}{N_u} < \left(\frac{h}{2} - c'\right)$

N : Effort de compression.

$$N(d-c) - M_f \geq \left(0,337 - 0,81 \frac{c'}{h}\right) \times b \times h^2 \times f_{bu}$$

Deux cas peuvent se présenter :

1^{er} cas :

$$N(d-c) - M_f \geq \left(0,5 - \frac{c'}{h}\right) \times b \times h^2 \times f_{bu}$$

$$A_{sc1} = \frac{M - (d - 0,5 h) \times b \times h \times f_{bu}}{(d - c') \times \sigma_{sc}}$$

$$A_{sc2} = \frac{N - b h f_{bu}}{\sigma_{sc}} - A_{sc1}$$

2^{ème} cas :

$$\left(0,337 - 0,81 \frac{c'}{h}\right) \times b \times h^2 \times f_{bu} < N(d-c) - M_f < \left(0,5 - \frac{c'}{h}\right) \times b \times h^2 \times f_{bu}$$

$$A_{sc1} = \frac{N - \Psi \times b \times h \times f_{bu}}{\sigma_{sc}} ; \quad A_{sc2} = 0$$

$$\Psi = \frac{0,3571 + \frac{N \times (d-c') - M_f}{b \times h^2 \times f_{bc}}}{0,8571 + \frac{c'}{h}} ; \sigma_{sc} = \frac{f_e}{\gamma_s}$$

3) Section entièrement tendue (S.E.T) :

C : Le centre de pression se trouve entre les armatures

N : Effort de compression.

$$A_{st1} = \frac{N \times a}{(d-c') \times \sigma_{sc}} ; A_{st2} = \frac{N}{\sigma_{sc}} - A_{st1}$$

Calcul des armatures longitudinales à l'ELU :

Le ferrailage des poteaux est fait par un calcul automatique à l'aide d'une application de calcul des sections d'armatures « Socotec ».

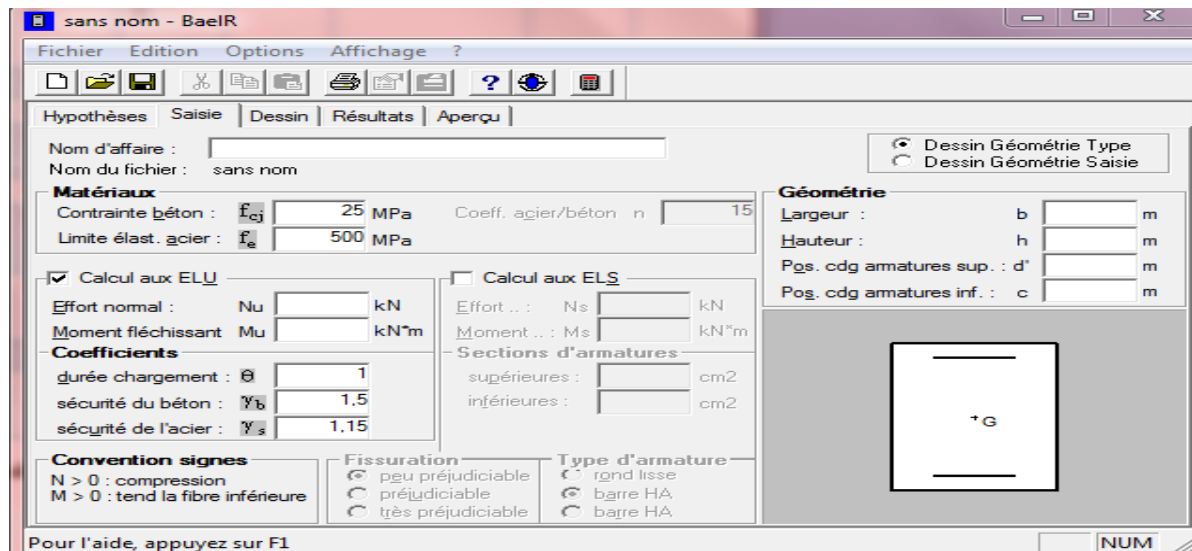


Figure VII.2 : Calcul des armatures à l'aide de l'application Socotec

➤ Les résultats de calcul sont récapitulés dans le tableau ci-dessous :

Tableau VII.3 : Résultats de ferrailage à l'ELU suivant les deux sens

Niveau	Poteaux	Effort Normal (KN)		Moment (KN.m)		Situation	Nature	A_{Inf} cm^2	A_{Sup} cm^2	$A_{min} cm^2$	Ferrailage	$A_{ad} cm$
1 ^{er} ⇌ 7 ^{os} - S	40 x 40	N_{max}	1705.25	M_{corr}	11.431	ELU	SEC	0	0	13,6	4HA16+4HA14	14,19
		N_{min}	288.86	M_{corr}	7.58	0.8G+EX	SET	4.14	3.08			
		M_{max}	84.903	N_{corr}	344.14	G+Q+EX	SEC	1.86	0			
2 ^{ème} ⇌ 4 ^{ème}	35 x 35	N_{max}	1175.4	M_{corr}	16.852	ELU	SEC	0	0	11.025	8HA14	12,31
		N_{min}	109.75	M_{corr}	9.583	0.8G+EX	SET	2.14	0.6			
		M_{max}	89.948	N_{corr}	209.87	G+Q+EX	SEC	5.05	0			
5 ^{ème} ⇌ 7 ^{ème}	30 x 30	N_{max}	575.95	M_{corr}	17.221	ELU	SEC	0	0	8,1	4HA14+4HA12	10,07
		N_{min}	128.96	M_{corr}	7.118	0.8G+EX	SET	2.3	0.93			
		M_{max}	67.408	N_{corr}	65.66	G+Q+EX	SEC	5.89	0			

Vérifications à l'ELU :**Les Armatures transversales Art 7.4.2.RPA 99/ version 2003 :**

Les armatures transversales sont calculées par la formule suivante :

$$\frac{A_t}{S_t} = \frac{\rho_a T_u}{h_1 f_e}$$

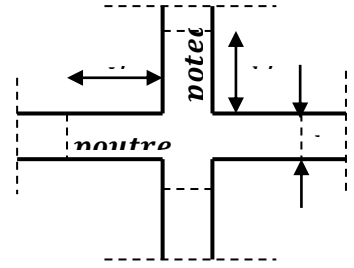


Figure VII.3 : Zone nodale.

a. Diamètre des armatures transversales : (Art A.8.1,3/BAEL91 modifiées 99) :

Le diamètre des armatures transversales est au moins égal à la valeur normalisée la plus proche du tiers du diamètre des armatures longitudinales qu'elles maintiennent.

$$\phi_t = \frac{1}{3} \phi_L^{max} = \frac{16}{3} = 5,33 \text{ mm} \quad \text{soit } \phi_t = 8 \text{ mm}$$

Avec :

ϕ_L^{max} : Le plus grand diamètre des armatures longitudinales.

Les armatures transversales des poteaux seront encadrées par deux cadres en $\emptyset = 8 \text{ mm}$. Soit $A_t = 2,01 \text{ cm}^2$

b. Espacement des armatures transversales :

Selon BAEL 91 modifié 99 (Art A8.1.3)

$$S_t \leq \min\{15\phi_1^{min}; 40\text{cm}; (a + 10)\text{cm}\}$$

$$S_t \leq \min\{15 \times 1,2; 40\text{cm}; (30 + 10)\text{cm}\}$$

Avec :

a c'est la petite dimension transversale des poteaux.

$$S_t \leq 18\text{cm} \rightarrow \text{Soit } S_t = 15\text{cm}$$

Selon RPA99 vs 2003 (Art 7.4.2.2)

En zone nodale (pour zone III) :

$$S_t \leq 10 \text{ cm} = 10\text{cm}$$

$$S_t \leq 10\text{cm} \rightarrow \text{soit } S_t = 8\text{cm}$$

En zone courante (pour zone III) :

$$S_t \leq \min\left\{\frac{b_1}{2}, \frac{h_1}{2}, 10\phi_1\right\} = \min\{15\text{cm}; 10 \times 1,2\} = 12\text{cm}$$

$$S_t \leq 12\text{cm} \rightarrow \text{Soit } S_t = 10\text{cm}$$

c. Vérification de la quantité d'armatures transversales :

$$\text{Si } \lambda_g \geq 5 \rightarrow A_t^{min} = 0,3\% S_t \times b_1$$

$$\text{Si } \lambda_g \leq 3 \rightarrow A_t^{min} = 0,8\% S_t \times b_1$$

$$\text{Si } 3 \leq \lambda_g \leq 5 \rightarrow \text{Interpoler entre les deux valeurs présidentes.}$$

Avec :

b_1 : dimension de la section droite du poteau dans la direction considérée

λ_g : Elancement géométrique du poteau $\lambda_g = \frac{L_f}{a}$

L_f : Longueur de flambement du poteau $L_f = 0,7L_0$

Tableau VII.4 : Vérification de la quantité d'armatures transversales

Poteaux	Hauteur	L_f	λ_g	$A_t^{min} [cm^2]$		$A_{adoptée} [cm^2]$	Observation
				Zone courante	Zone nodale		
				$St=10\text{ cm}$	$St=8\text{ cm}$		
40x40	306	214,2	5,355	1,2	0,96	2,01	Condition vérifiée
35x35	306	214,2	6,12	1,05	0,84	2,01	Condition vérifiée
30x30	306	214,2	7,14	0,9	0,72	2,01	Condition vérifiée

1) Délimitation de la zone nodale :

La zone nodale est constituée par le nœud poutre-poteaux proprement dit et les extrémités des barres qui y concourent. Les longueurs à prendre en compte pour chaque barre sont données dans la figure ci-dessous.

$$h' = \text{Max} (h_e/6; b_1; h_1; 60) \quad (\text{Art.7.4.2.1}).$$

h_e : la hauteur d'étage moins la hauteur de la poutre secondaire.

Tableau VII. 5: Détermination de la zone nodale.

	H	h'
Poteau (40*40)	3,06	$h' = \text{Max} (\frac{306-35}{6}; 40; 40; 60) = 60\text{cm}$
Poteau (35*35)	3,06	$h' = \text{Max} (\frac{306-35}{6}; 35; 35; 60) = 60\text{cm}$
Poteau (30*30)	3,06	$h' = \text{Max} (\frac{306-35}{6}; 30; 30; 60) = 60\text{m}$

2) Longueur minimale de recouvrement :

La longueur minimale des recouvrement est de : 50ϕ en zone III .

- ✓ Poteaux (40 x 40) : $l_r = 50 \times 1,6 = 80\text{cm}$.
- ✓ Poteaux (35 x 35) : $l_r = 50 \times 1,4 = 70\text{cm}$.
- ✓ Poteaux (30 x 30) : $l_r = 50 \times 1,4 = 70\text{cm}$.
- ✓ Poteaux (30 x 30) : $l_r = 50 \times 1,2 = 60\text{ cm}$.

Encrage des armatures (longueur de scellement) (Art 6.1.22 BAEL 91 modifiée 99).

Longueur de scellement : $L_s = \frac{\phi f_e}{4 \tau_{su}}$

$$\tau_{su} = 0,6 \times \Psi_s^2 \times f_{t28} = 2,835 \text{ MPa}$$

- Pour les ϕ_{16} : $L_s = 56,43 \text{ cm}$
- Pour les ϕ_{14} : $L_s = 49,38 \text{ cm}$
- Pour les ϕ_{12} : $L_s = 42,32 \text{ cm}$

Pour l'encrage des barres rectilignes terminées par un crochet normal, la longueur de la partie ancrée mesurée hors crochet est au moins égale à : $0,4 L_s$, pour les aciers HA.

- Pour les ϕ_{16} : $L_a = 22,57 \text{ cm}$.
- Pour les ϕ_{14} : $L_a = 19,75 \text{ cm}$.
- Pour les ϕ_{12} : $L_a = 16,92 \text{ cm}$.

1) Vérification au cisaillement (Art 7.4.3.2RPA 99/ version 2003) :

La contrainte de cisaillement conventionnelle de calcul dans le béton τ_{bu} sous combinaison sismique doit être inférieure ou égale à la valeur limite suivante :

$$\tau_{bu} = \frac{T_u}{bd} \leq \bar{\tau}_{bu} = \rho_d f_{c28}$$

Avec :

$$\rho_d = \begin{cases} 0,075 & \text{si } \lambda_g \geq 5 \\ 0,04 & \text{si } \lambda_g < 5 \end{cases}$$

Tableau VII. 6: Vérification au cisaillement dans les poteaux.

Poteau (cm ²)	h_e (m)	$b=h$ (mm)	$\lambda_g \geq 5$	d (mm)	T_u $X10^3 N$	τ_b (MPa)	$\bar{\tau}_{bu}$ (MPa)	Observation
40x40	3.06	400	5.355	375	56.46	0,93	1,875	Condition vérifiée
35x35	3.06	350	6,12	325	60.99	0,53	1,875	Condition vérifiée
30x30	3.06	300	7,14	275	47.21	0,16	1,875	Condition vérifiée

a. Vérification des contraintes à l'ELS :

$$\sigma_{bc} \leq \bar{\sigma}_b = 15MPa$$

$$\sigma_{st} \leq \bar{\sigma}_s = 348 MPa$$

		N_s <i>Effort Normal (KN)</i>		M_s <i>Moment (KN.m)</i>		<i>Etat des contraintes</i>	$\sigma_{\text{béton}}^s$	$\sigma_{\text{béton}}^I$	$\sigma_{\text{béton}}^{ad}$	σ_{acier}^s	σ_{acier}^I	$\sigma_{\text{acier}}^{ad}$	<i>Observation</i>
<i>Niveau</i>	<i>Poteaux</i>												
$I \Rightarrow 5^{eme}$ SOL	40 x 40	N_{max}	1242.19	M_{corr}	6.237	SEC	6.49	5.78	15	96.8	87.2	348	Condition vérifiée
		N_{min}	268.21	M_{corr}	2.134	SEC	1.45	1.2	15	21.5	18.2	348	Condition vérifiée
		N_{corr}	1062.2	M_{max}	27.736	SEC	6.82	3.66	15	100	57.3	348	Condition vérifiée
$2^{eme} \Rightarrow 4^{eme}$	35 x 35	N_{max}	841.01	M_{corr}	4.676	SEC	5.66	4.89	15	84.2	74	348	Condition vérifiée
		N_{min}	121.2	M_{corr}	1.002	SEC	0.84	0.68	15	12.5	10.3	348	Condition vérifiée
		N_{corr}	498.76	M_{max}	23.728	SEC	5.07	1.19	15	72.7	21.1	348	Condition vérifiée
$5^{eme} \Rightarrow 7^{eme}$	30 x 30	N_{max}	403.16	M_{corr}	8.739	SEC	4.38	2.23	15	63.6	35.6	348	Condition vérifiée
		N_{min}	15.35	M_{corr}	0.615	SEC	0.2	0.05	15	2.87	0.9	348	Condition vérifiée
		N_{corr}	124.47	M_{max}	21.476	SPC	3.93	0	15	52.3	-33.9	348	Condition vérifiée

Le ferrailage des différents poteaux se fera suivant la section minimale d'armatures $A_{s\ min}$ correspondante recommandée par le règlement « *RPA 99/Version 2003* » en zone III.

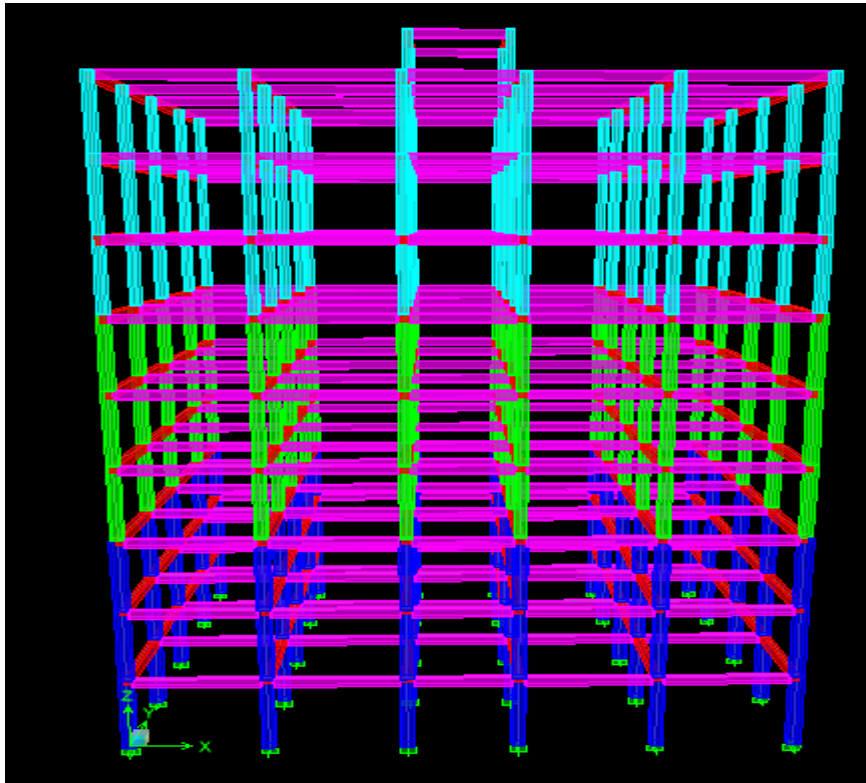


Figure VIII.4. Classification des sections des poteaux pour chaque zone.

S-SOL au 1^{er} étage : Poteaux 40×40 (Couleur bleu foncé).

2^{ème} et 4^{ème} étage : Poteaux 35×35 (Couleur verte).

5^{ème} et 7^{ème} étage : Poteaux 30×30 (Couleur bleu clair).

VII.2 POUTRE

Introduction :

Les Poutres en béton armé, sont des éléments structuraux non exposées aux intempéries, sollicitées par des moments de flexion et des efforts tranchants. Leur calcul se fera en flexion simple en considérons la fissuration comme étant peu nuisible, et leur ferrailage se fera en fonction de combinaison de charge la plus défavorable, décrites par le *RPA 99 version 2003* et le *B.A.E.L 91/99* :

$$\left. \begin{array}{l} 1,35G + 1,5Q \text{ à l'ELU} \\ G + Q \text{ à l'ELS} \end{array} \right\} \text{BAEL 91}$$

$$\left. \begin{array}{l} G + Q \mp E \\ 0,8G \mp E \end{array} \right\} \text{RPA 99/Version 2003}$$

.Recommandations du RPA 99 vs 2003 :

Armatures longitudinales (Art 5.7.2.1 RPA99 vs 2003) :

- ❖ Le pourcentage total minimum des aciers longitudinaux sur toute la longueur de la poutre est de **0.5%** en toute section.
- ❖ Le pourcentage total maximum des aciers longitudinaux est de :
 - 4%** en zone courante.
 - 6%** en zone de recouvrement.

Tableau VII.8 : les pourcentages total des aciers longitudinaux

Section [cm ²]	0.5%bh [cm ²]	4% bh [cm ²]	6% bh [cm ²]
Poutre principale (25x35)	4.375	35	52.50
Poutre secondaire (25x35)	4.375	35	52.50
Poutre de chaînage (30x35)	5,25	42	63
Poutre palière (25x30)	3,75	30	45

- ❖ La longueur minimale de recouvrement est de **50Ø** en zone III.
- ❖ L'ancrage des armatures longitudinales supérieure et inférieure dans les poteaux de rives et l'angle doit être effectué avec des crochets à **90°**.
- ❖ Le diamètre minimal est de **12mm**.
- ❖ Les poutres supportant de faibles charges verticales et sollicitées principalement par les forces latérales sismiques doivent avoir des armatures symétriques avec une section en travée au moins égale à la moitié de la section sur appui.
- ❖ Les cadres du nœud disposés comme armatures transversales des poteaux, sont constitués de 2 U superposés formant un carré ou un rectangle (là où les circonstances le permettent, des cadres traditionnels peuvent également être utilisés).

- ❖ Les directions de recouvrement de ces U doivent être alternées. Néanmoins, il faudra veiller à ce qu'au moins un côté fermé des U d'un cadre soit disposé de sorte à s'opposer à la poussée au vide des crochets droits des armatures longitudinales des poutres.
- ❖ On doit avoir un espacement maximum de $10cm$ entre deux cadres et un minimum de trois cadres par nœud.

Armatures transversales (Art 7.5.2.2 RPA 99/ version 2003) :

La quantité d'armatures transversales minimales est donnée par :

$$A_t = 0,003 \times s \times b$$

L'espacement maximum entre les armatures transversales est déterminé comme suit :

- $S_{tmax} = \min\left(\frac{h}{4}, 12 \phi\right)$ en zone nodale et en travée
- $S_t \leq \frac{h}{2}$ en zone de recouvrement

La valeur du diamètre ϕ_l des armatures longitudinales à prendre est le plus petit diamètre utilisé, et dans le cas d'une section en travée avec armatures comprimées, c'est le diamètre le plus petit des aciers comprimés.

Les premières armatures transversales doivent être disposées à 5 cm au plus du nu de l'appui ou de l'encastrement.

VI.1.3 Calcul des armatures longitudinales :

Les poutres sont ferrillées en flexion simple. Elles sont calculées en travées puis aux appuis sous les sollicitations les plus défavorables.

Calcul du moment réduit

$$\mu = \frac{M_u}{b \times d^2 \times f_{bu}}$$

On distingue deux cas:

Si $\mu < \mu_l = 0.392$: Section simplement armée (SSA)

Les armatures comprimées ne sont pas nécessaires : $A_{sc} = 0$

$$A_{st} = \frac{M_u}{\beta \times d \times \sigma_{st}} \quad \text{Avec :} \quad \sigma_{st} = \frac{f_e}{\gamma_b}$$

Si $\mu > \mu_l = 0,392$ les sections d'acier nécessaire seront données par les formules suivantes :

$$A_{st} = \frac{M_e}{\beta_e \times d \times \sigma_{st}} + \frac{\Delta M}{(d-c) \times \sigma_{st}} \quad ; \quad A_{sc} = \frac{\Delta M}{(d-c') \times \sigma_{st}}$$

$$\text{Avec : } M_e = \mu_e \times b \times d^2 \times f_{bu}$$

$$f_{bu} = \frac{0,85 \times f_{c28}}{\theta \gamma_b}$$

$$\Delta M = M_u - M_e$$

M_u : Moment sollicitant.

M_e : Moment limite pour qu'une section soit simplement armée.

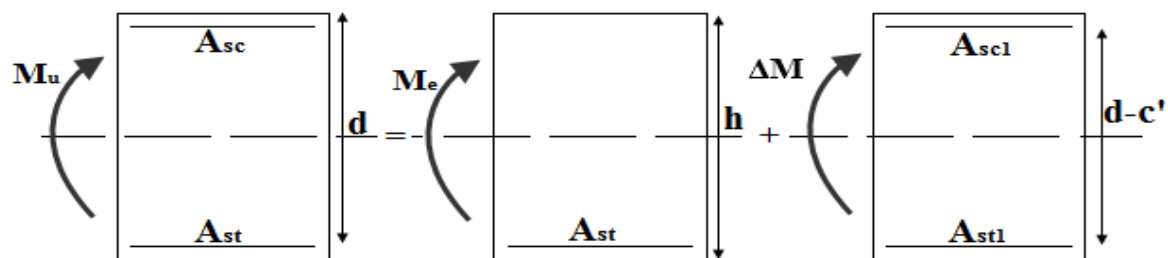


Figure VII.2.1 : section doublement armée.

	Localisation	Moments (KN.m)	μ	com	Obs	β	$A_{cal}[cm^2]$	$A_{min}[cm^2]$	Ferraillage	$A_{ad}[cm^2]$
Poutre Principale	Travée	29.116	0,050	GQEY	SSA	0,974	2.26	2,1875	3HA14	4.62
	Appuis	124.48	0,220	GQEX	SSA	0,874	10.7	2,1875	3HA16+3HA16	12.06
Poutre de Chainage	Travée	16.83	0,036	ELU	SSA	0,982	1.49	2.625	3 HA12	3,39
	Appuis	4,136	0,006	GQEX	SSA	0,997	0,314	2.625	3 HA12	3,39
Poutre Palière	Travée	27.194	0,064	GQEXM	SSA	0,967	2.51	1,875	3 HA12	3,39
	Appuis	70.186	0,164	GQEX	SSA	0,910	6.86	1,875	3HA14+2 HA12	6.88

Tableau VII.9 : Valeurs des efforts internes et le ferraillage des poutres.

1) Etude des poutres secondaires

a. Ferraillage de poutres secondaires non adhérents aux voiles

Tableau VI.10 : Ferraillage des poutres secondaires non adhérents aux voiles.

Position	combinaison	M (KN.m)	μ	Obs	β	A_{cal} (cm ²)	A_{min} (cm ²)	$A_{adopté}$ (cm ²)	Choix des barres
Travée	GQEX	12.121	0.020	SSA	0.990	0.927	2,1875	6.03	3HA16
Appuis	GQEX	78.922	0.134	SSA	0.928	6.44	2,1875	9.11	3HA16+2HA14

b. Ferraillage de poutres secondaires adhérentes aux voiles

Tableau VI.11 : Ferraillage des poutres secondaires adhérentes aux voiles.

Position	combinaison	M (KN.m)	μ	Obs	β	A_{cal} (cm ²)	A_{min} (cm ²)	$A_{adopté}$ (cm ²)	Choix des barres
Travée	GQEX	90.75	0.154	SSA	0.916	7.5	2,1875	9.11	3HA16+2HA14
Appuis	GQEX	170.584	0.288	SSA	0.826	15.64	2,1875	16.08	3HA16+5HA16

1) *Armatures transversales (BAEL 91. Art.7.2.2)**Calcul des armatures transversales :*

$$\phi_t \leq \min\{h/35; \phi_l; b/10\}$$

*Pourcentage minimal d'armatures transversales (A.5.1,22)*Il faut vérifier : $St \leq \min\{0,9d; 40 \text{ Cm}\}$

$$\frac{A_t \times f_e}{b \times S_t} \geq 0,4 \text{ MPa.}$$

Armatures transversales (RPA. Art.7.5.2.2)- *En zone nodale :*

$$S_t \leq \min\left\{\frac{H}{4}; 12\phi\right\}$$

- *En zone courante :*

$$S_t \leq \frac{H}{2}$$

La quantité d'armatures transversales minimales est donnée par :

$$A_{min} = 0,003 \times S \times b$$

Tableau VII.12 : Sections adopté pour le ferrailage des armatures transversales

Section [cm ²]	zone	BEAL			RPA		Section Adopté			
		ϕ Cm	St Cm	At_{Min} Cm ²	St Cm	At Cm ²	ϕ_{mm}	St_{Min} Cm ²	Ferrailage	A_{adp} Cm ²
Poutre principale (25x35)	nodale	0,8	25	0,625	7	0,525	8	7	4 HA8	2,01
	Courante				15	1,125		15	4 HA8	2,01
Poutre secondaire (25x35)	nodale	0,8	25	0,625	7	0,525	8	7	4 HA8	2,01
	Courante				15	1,125		15	4 HA8	2,01
Poutre de chaînage (30x35)	nodale	0,8	25	0,75	7	0,63	8	7	4 HA8	2,01
	Courante				15	1,35		15	4 HA8	2,01
Poutre palière (25x30)	nodale	0,8	25	0,625	7	0,525	8	7	4 HA8	2,01
	Courante				15	1,125		15	4 HA8	2,01

1) Délimitation de la zone nodale Art 7.4.2.1 RPA 99/ version 2003

$$\begin{cases} l' = 2 \times h \\ h' = \max \left(\frac{h_e}{6}; b_1; h_1; 60 \text{ cm} \right) \end{cases}$$

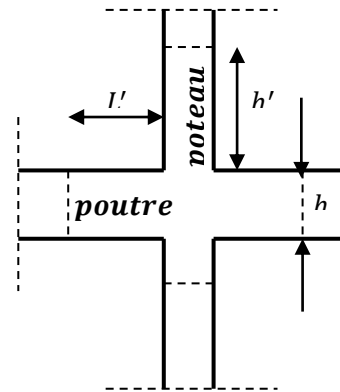


Figure VII.5 : Délimitation de la zone nodale.

On aura :

- $h' = \max (51; 25; 35; 60 \text{ cm}) = 60 \text{ cm}$.
- Poutre Principale $l' = 2 \times h = 2 \times 35 = 70 \text{ cm}$.
- Poutre Secondaire $l' = 2 \times h = 2 \times 35 = 70 \text{ cm}$.

Remarque :

Les premières armatures transversales doivent être disposées à **5 cm** au plus du nu de l'appui ou de l'encastrement.

Ancrage des armatures (longueur de scellement) (Art 6.1.22 BAEL 91 modifiée 99).

$$\text{Longueur de scellement : } L_s = \frac{\phi f_e}{4 \tau_{su}}$$

$$\tau_{su} = 0,6 \times \Psi_s^2 \times f_{t28} = 2,835 \text{ MPa}$$

$$L_s = 42,32 \text{ cm}$$

Le règlement **BAEL 91 modifié 99** admettent que l'ancrage d'une barre rectiligne terminée par un crochet normal est assuré lorsque la portée ancrée mesurée hors crochet "Lc" est au moins égale à 0.4Ls

$$L_c = 18 \text{ cm}$$

Vérification à l'ELU :

2) Vérification de condition de non fragilité (Art B.4.2.1 BAEL 91 modifiée 99).

Le ferrailage de la poutre doit satisfaire la C.N.F : $A_{st} \geq A_{st}^{min}$

❖ Calcul de la section minimale.

$$A_{st}^{min} \geq \frac{0,23 b d f_{t28}}{f_e} \text{ Avec : } f_{t28} = 0,6 + 0,06 \times f_{c28} = 2,1 \text{ MPa}$$

Tableau VII.13 : Vérification de condition de non fragilité

			<i>Localisation</i>	A_{st}^{min}	A_{Adopte}	<i>Observation</i>
<i>Poutre Principale</i>			<i>Travée</i>	0,98109375	4,62	<i>Condition vérifiée</i>
			<i>Appuis</i>	0,98109375	12.06	<i>Condition vérifiée</i>
<i>Poutre Secondaire</i>	non adhérents aux voiles	<i>Travée</i>	0,98109375	6.03	<i>Condition vérifiée</i>	
		<i>Appuis</i>	0,98109375	9.11	<i>Condition vérifiée</i>	
	adhérents aux voiles	<i>Travée</i>	0,98109375	9.11	<i>Condition vérifiée</i>	
		<i>Appuis</i>	0,98109375	16.08	<i>Condition vérifiée</i>	
<i>Poutre de Chainage</i>			<i>Travée</i>	1.195425	3,39	<i>Condition vérifiée</i>
			<i>Appuis</i>	1.195425	3,39	<i>Condition vérifiée</i>
<i>Poutre Palière</i>			<i>Travée</i>	0,9961875	3,39	<i>Condition vérifiée</i>
			<i>Appuis</i>	0,9961875	6.88	<i>Condition vérifiée</i>

Vérification aux cisaillements (Art 5.1.1 BAEL 91 modifiée 99).

$$\tau_u = \frac{T_u}{b d} < \bar{\tau}_u \text{ Avec : } T_u^{max} : \text{Effort tranchant max à l'ELU.}$$

$$\bar{\tau}_u = \min \left(0,15 \frac{f_{c28}}{\gamma_b}; 4 \text{ MPa} \right) = \min \left(\frac{0,15 \times 25}{1,5}; 4 \text{ MPa} \right)$$

$$\bar{\tau}_u = \min(2,5 \text{ MPa}; 4 \text{ MPa}) = 2,5 \text{ MPa}$$

Tableau VII.14: Vérification aux cisaillements.

Poutres	Effort tranchant (KN)		b (cm)	d (cm)	(MPa)	(MPa)	Observation
Poutre principale (25x35)	109.71		25	32,5	0,135	2,5	Condition vérifiée
Poutre secondaire (25x35)	non adhérents	131.45	25	32.5	0.162	2,5	Condition vérifiée
	adhérents	173.03			0.213		Condition vérifiée
Poutre de chaînage (30x35)	15.46		30	32.5	0,016	2,5	Condition vérifiée
Poutre palière (25x30)	76.73		25	27,5	0,112	2,5	Condition vérifiée

3) Influence de l'effort tranchant.

✓ **Influence sur le béton (Art A.5.1.313 BAEL 91 modifiée 99).**

On se doit de vérifier la relation :

$$\frac{2 \times T_u}{0,9 b d} \leq \frac{0,8 f_{c28}}{\gamma_b} \Rightarrow T_u \leq \frac{0,8 \times 0,9}{2} \times \frac{f_{c28} b d}{\gamma_b} \leq 0,36 \times \frac{f_{c28} b d}{\gamma_b}$$

Tableau VII.15: Influence de l'effort tranchant sur le béton.

Poutres	b (cm)	d (cm)	F_{c28} (MPa)	γ_b	Effort tranchant (KN)	T (KN)	Observation
Poutre principale (25x35)	25	32,5	25	1,5	109.71	487,5	Condition vérifiée
Poutre secondaire (25x35)	25	32,5	25	1,5	N.adhérés	131.45	
					adhérés	173.03	Condition vérifiée
Poutre de chaînage (30x35)	30	32.5	25	1,5	15.46	585	Condition vérifiée
Poutre palière (25x30)	25	27,5	25	1,5	76.73	412.5	Condition vérifiée

$$D'où : \frac{2V_u}{b_0 \cdot 0.9d} \leq \frac{0.8f_{c28}}{\gamma_s} \Rightarrow \text{la condition est vérifiée.}$$

✓ **Influence sur les aciers (Art A.5.1.312 BAEL 91 modifiée 99).**

Au niveau des appuis (BAEL 91 / Art. 5.1,312) [14]

$$A_{st \text{ adopté}} > A_{st \text{ ancrer}} = \frac{\gamma_s \cdot V_u^{\max}}{f_e}$$

Tableau VII.16: Influence de l'effort tranchant sur l'acier.

Poutres	T_u^{\max} (KN)		F_e (MPa)	γ_s	$A_{st \text{ ancrer}}$	$A_s \text{ adopté}$ (cm ²)	Observation
Poutre principale (25x35)	109.71		400	1.15	3.15	12.06	Condition vérifiée
Poutre secondaire (25x35)	N.adhérés	131.45	400	1.15	3.78	9.11	Condition vérifiée
	adhérés	173.03			4.98	16.08	Condition vérifiée
Poutre de chaînage (30x35)	15.46		400	1.15	0.45	3.39	Condition vérifiée
Poutre palière (25x30)	76.73		400	1.15	2.21	6.88	Condition vérifiée

→ La condition est vérifiée et les armatures calculées sont suffisantes (on n'a pas besoin de prolonger les armatures).

4) Vérification d'adhérence et d'entraînement des barres (BAEL 91 modifiée 99 Art 6.1.3).

L'adhérence des barres doit vérifier la relation : $\tau_{se} \leq \overline{\tau_{sc}}$

Avec : $\overline{\tau_{sc}} = \Psi_s f_{t28} = 1,5 \times 2,1 = 3,15 \text{ MPa}$

$$\tau_{se} = \frac{T_u}{0,9 d \sum U_i}$$

$\Psi_s = 1,5$: Coefficient scellement HA.

$\sum U_i$: Somme des périmètres utiles des barres.

Tableau VII.17 : Vérification d'adhérence et d'entraînement des barres

Poutres	Ferrailage		Tu(KN)	d	$\sum u(mm)$	$\tau_{se}(MPa)$	$\bar{\tau}_{se}(MPa)$	Observation
Poutre principale (25x35)	6HA16		109.71	32,5	301.59	1.24	3,15	Condition vérifiée
Poutre secondaire (25x35)	Non.adhérés	3HA14+2HA12	131.45	32,5	207.34	2.16	3,15	Condition vérifiée
	adhérés	6HA16+2HA16	173.03		402.12	1.47	3,15	Condition vérifiée
Poutre de chaînage (30x35)	3HA12		15.46	32,5	113,097	0.48	3,15	Condition vérifiée
Poutre palière (25x30)	3HA14+2HA12		76.73	27,5	207.34	1.50	3,15	Condition vérifiée

Vérification à l'ELS :

❖ Etat limite d'ouverture des fissurations (Art. B.6.3 BAEL 91 modifié 99) :

La fissuration est considérée comme peu nuisible, alors aucune vérification n'est nécessaire.

❖ Etat limite de compression du béton $\sigma_{bc} \leq \bar{\sigma}_{bc}$

❖ $\sigma_{st} \leq \bar{\sigma}_{st}$ Dans l'acier

$$\bar{\sigma}_{bc} = 0.6 \times f_{c28} = 0.60 \times 25 = 15 \text{ MPa}$$

$$\sigma_{bc} = \frac{1}{k_1} \times \sigma_{st}$$

Avec :

$$\sigma_{st} = \frac{M_s}{\beta_1 \times d \times A_{st}}$$

$$\bar{\sigma}_{st} = \frac{F_e}{\gamma_s}$$

$$\rho_1 = \frac{100 \times A_{st}}{b \times d}$$

Tableau VII.18 : Vérification des conditions de l'état limite de compression du béton

		Localisation	M_s^{max} [kN.m]	A_{adop} [cm ²]	ρ_1	β_1	σ_{st}	$\bar{\sigma}_{st}$	k_1	σ_{bc}	$\bar{\sigma}_{bc}$	Observation
Poutre Principale		Travée	27.495	4,62	0.567	0.888	206.21	348	29.64	8.99	15	Condition vérifiée
		Appuis	60.103	12.06	1.48	0.840	182.55	348	16.25	11.23	15	Condition vérifiée
Poutre Secondaire	NO adhérent	Travée	15.209	6.03	0.567	0.888	114.07	348	29.64	3.85	15	Condition vérifiée
		Appuis	37.441	9.11	0.848	0.869	192.69	348	23.17	8.32	15	Condition vérifiée
	adhérent	Travée	41.071	9.11	0.947	0.8635	190.06	348	21.60	8.79	15	Condition vérifiée
		Appuis	58.664	16.08	1.97	0.824	136.23	348	13.41	10.16	15	Condition vérifiée
Poutre de Chainage		Travée	12.175	3,39	0.350	0.908	121.70	348	39.35	3.09	15	Condition vérifiée
		Appuis	0.959	3,39	0.350	0.908	9.59	348	39.35	0.25	15	Condition vérifiée
Poutre Palière		Travée	17.111	3,39	0.494	0.894	205.31	348	32.17	6.38	15	Condition vérifiée
		Appuis	28.056	6.88	1.01	0.860	172.43	348	20.71	8.33	15	Condition vérifiée

VOILES :**VI.3.1 Introduction :**

Le voile est un élément structural de contreventement soumis à des forces verticales (charges et surcharges) et à des forces horizontales dues au séisme.

Il seront calculés en flexion composée et au cisaillement à l'aide de la méthode des contraintes, leur ferrailage est composé de :

- Armatures verticales.
- Armatures horizontales.
- Armatures transversales.

VI.3.2 Les combinaisons des actions :

Les combinaisons d'actions sismiques et celle due aux charges verticales à prendre sont données ci- dessous :

$$\left. \begin{array}{ll} 1.35 G + 1.5 Q & \text{à l'ELU} \\ G+Q & \text{à l'ELS} \end{array} \right\} \text{B A E L 91}$$

$$\left. \begin{array}{l} 0.8G \pm E \\ G + Q \pm E \end{array} \right\} \text{RPA 99 / version 2003}$$

VI.3.3 Comportement d'un voile :

Un voile est considéré comme une console encastree à sa base, il y a deux types de voiles ayant un comportement différent :

- Voile élancé : $\frac{h}{l} > 1.5$
- Voile court : $\frac{h}{l} < 1.5$

a) Détermination des diagrammes des contraintes :

La méthode consiste à déterminer le diagramme des contraintes à partir des sollicitations les plus défavorables (**N**, **M**) en utilisant les formules suivantes :

$$\sigma_{max} = \frac{N}{B} + \frac{M \times V}{I}$$

$$\sigma_{max} = \frac{N}{B} + \frac{M \times V'}{I}$$

Avec **B** : section du béton **I** : moment d'inertie

V et V' : bras de levier $V = V' = \frac{L_{voile}}{2}$

Calcul de la longueur de la zone comprimée et la zone tendue :

$$L_c = \frac{\sigma_{max}}{\sigma_{max} + \sigma_{min}} \times L$$

$$L_t = L - L_c$$

Calcul des sections d'armatures verticales :

Armatures verticales : (Art 7.7.4.1/RPA99 version 2003).

$$\mu = \frac{M_u}{bd^2 f_{bu}} \text{ Avec : } f_{bu} = \frac{0.85 f_{c28}}{\theta \cdot \gamma_b}$$

γ_b : 1,15 situation accidentelle ; $\theta = 0,85$: si la durée d'application est < 1 heure.

$$A_1 = \frac{N_s}{\sigma_s}$$

$$A_V = A_{ij} + A_1$$

Recommandation du RPA 99 version 2003 :

- ❖ Le pourcentage minimum des armatures verticales sur toute la zone tendue est de 0,20%
- ❖ La section totale d'armatures verticales de la zone tendue devant rester au moins égale à 0,20% de la section horizontale du béton tendu.

$$A_{min} \geq A = 0.002B \text{ (RPA version 2003 Art 7.7.4.1)}$$

$$A_{min} = \frac{B f_{t28}}{f_e} \text{ (BAEL 91 modifié 99 Art A4.2.1)}$$

Avec : B : section du béton tendue

- ❖ Les barres verticales des zones extrêmes devraient être ligaturées avec des cadres horizontaux dont l'espacement ne doit pas être supérieur à l'épaisseur du voile.
- ❖ Les barres verticales du dernier niveau doivent être munies de crochets à la partie supérieure. Toutes les autres barres n'ont pas de crochets (jonction par recouvrement).
- ❖ A chaque extrémité du voile (trumeau) l'espacement des barres doit être réduit de moitié sur 1/10 de la largeur du voile (figure 7.13). Cet espacement d'extrémité doit être au plus égal à 15 cm.

Calcul de la longueur de la zone comprimée et la zone tendue :

$$L_c = \frac{\sigma_{max}}{\sigma_{max} + \sigma_{min}} \times L$$

$$L_t = L - L_c$$

Avec : A_v : section des armatures tendue du voile.

VI.3.6 Armatures horizontales :

Les armatures horizontales doivent être munies des crochets à 135° ayant une longueur de 10 \emptyset et disposées de manière à ce qu'elles servent de cadres aux armatures verticales.

- D'après le BAEL :

$$A_H = \frac{A_V}{4} \quad \text{Avec :} \quad \begin{array}{l} A_H : \text{section d'armatures horizontales} \\ A_V : \text{section d'armatures vertical.} \end{array}$$

Les barres horizontales doivent être disposées vers l'extérieur.

Règles communes du RPA pour les aciers verticaux et horizontaux (Art 7.7.4.3/ RPA 99/2003)

- Le pourcentage minimum d'armatures verticales et horizontales est donné comme suit :
- La section de ces armatures est :

$A_H \geq 0,15\% B$	Globalement dans la section du voile	}	Art 7.7.4.3 RPA9/Version2003.
$A_H \geq 0,10\% B$	En zone courante		
- Dans chaque nappe, les barres horizontales doivent être disposées vers l'extérieur
- Le diamètre des barres verticales et horizontales des voiles (à l'exception des zones d'about) ne devrait pas dépasser 1/10 de l'épaisseur du voile.

VI.3.7 Armatures transversales :

Les armatures transversales sont perpendiculaires aux faces des refends. Elles retiennent les deux nappes d'armatures verticales, ce sont généralement des épingles dont le rôle est d'empêcher le flambement des aciers verticaux sous l'action de la compression d'après l'article (7.7.4, 3 du RPA99 révisé 2003). Les deux nappes d'armatures verticales doivent être reliées au moins par (04) épingles au mètre carré.

VI.3.8 Armatures de coutures :

Le long des joints de reprise de coulage, l'effort tranchant doit être repris par les aciers de coutures dont la section est donnée par la formule :

$$A_{vj} = 1.1 \frac{T}{f_e}$$

Avec : $T = 1.4 \times V_u$

V_u : Effort tranchant calculé au niveau considéré

Cette quantité doit s'ajouter à la section d'acier tendue nécessaire pour équilibrer les efforts de traction dus au moment de renversement.

a) Espacement :

D'après l' Art 7.7.4, 3 du RPA révisé 2003, l'espacement des barres horizontales et verticales doit être inférieur à la plus petite des deux valeurs suivantes :

$$S_t \leq 1.5 \times e, \text{ et aussi } S_t \leq 30 \text{ cm}$$

$$S_t \leq \min \{30 \text{ cm}, 30 \text{ cm}\} \Rightarrow S_t \leq 30 \text{ cm}$$

Avec: e = épaisseur du voile

A chaque extrémité du voile l'espacement des barres doit être réduit de moitié sur $\frac{1}{10}$ de la longueur du voile, cet espacement d'extrémité doit être au plus égale à 15 cm

b) Longueur de recouvrement :

Elles doivent être égales à :

-40Ø pour les barres situées dans les zones tendue où le renversement du signe des efforts est possible.

-20Ø pour les barres situées dans les zones comprimées sous l'action de toutes les combinaisons possibles de charges.

c) Diamètre maximal:

Le diamètre des barres verticales et horizontales des voiles ne devrait pas dépasser $\frac{1}{10}$ De l'épaisseur du voile.

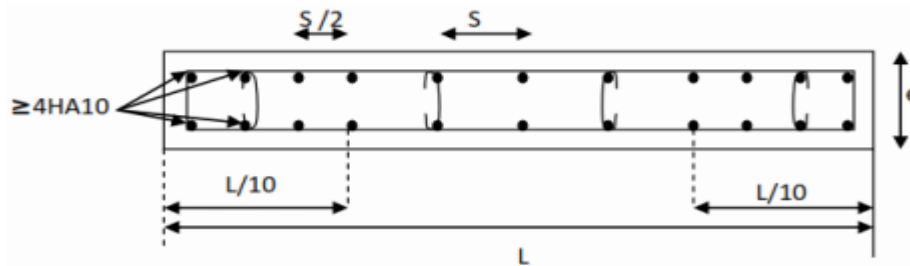


Figure.VII.4: Disposition des armatures verticales dans les voiles.

d) Les potelets :

Il est possible de concentrer des armatures de traction à l'extrémité du voile pour former un potelet.

La section totale d'armatures verticales de la zone tendue doit être au moins égale à 0,2 % de la section horizontale du béton tendu qui est l'équivalent au moins à 4 HA10 (RPA 99). Les barres verticales doivent être ligaturées avec des cadres horizontaux dont l'espacement ne doit pas dépasser l'épaisseur du voile.

Vérification a ELU :**Section minimal d'armature :**

$$A_{min} = \max \begin{cases} A_{min} \geq \frac{B \times f_{t28}}{f_e} & (\text{Art 4.2.1 / BAEL 91 modifié 99}) \\ A_{min} \geq 0,002B & (\text{Art 7.7.4.1 / RPA 99 version 2003}) \end{cases}$$

Exigences du RPA 99 (version 2003)**Zone tendue :**

On doit vérifier $A_{total\ tendu} \geq 0,2\%B \times l_t$ (Art 7.7.4.1/ RPA 99 version 2003)

Avec :

B : la section de voile

Lt : la longueur de la zone tendue.

Globalement dans le voile :

On doit vérifier :

$$A_{total\ de\ voile} \geq 0,15\%B \quad (\text{Art 7.7.4.2/ RPA 99 version 2003})$$

Zone courante :

On doit vérifier : $A_{total\ courante} \geq 0,10\%LC \times b$ (Art 7.7.4.2/ RPA 99 version 2003)

Avec

LC = $L - 2L/10$: La longueur de la zone courante

B : la largeur de voile.

Les vérifications :**Vérification à l'ELS :**

$$N_{ser} = G + Q$$

$$\sigma_b = \frac{N}{B + 15 \times A} \leq \bar{\sigma}_b$$

$$\bar{\sigma}_b = 0,6 \times f_{c28} = 15 \text{ MPa}$$

Avec :

N_{ser} : Effort normal appliqué

B : Section du béton

A : Section d'armatures adoptée.

Vérification de la contrainte de cisaillement :**D'après l'RPA (Art 7.7.2 /RPA99 version 2003) :**

$$\tau_b \leq \bar{\tau}_b = 0,2 \times f_{c28} = 5 \text{ Mpa}$$

$$\tau_b = \frac{V}{b_0 \times d}$$

Avec : $V = 1,4 \times T$ b_0 : Epaisseur du linteau ou du voile d : Hauteur utile ($d = 0,9 h$) h : Hauteur totale de la section brute.**D'après le BAEL (Art 5.1.1 /BAEL91 modifiées 99).**

$$\tau_u = \frac{V_{max.ELU}}{b.d} < \bar{\tau}_u = \min \left\{ \frac{0,15.f_{c28}}{\gamma_b} ; 4 \text{ MPa} \right\} = 3,26 \text{ MPa}.$$

Avec : $\bar{\tau}_u$: contrainte de cisaillement admissible

Chapitre VII

Ferraillage des éléments structuraux

VOILES de 2 m

	Sollicitation de calcul								Armatures verticales									Armatures horizontales		Armatures transversales
	N	M	Vu	COMB	σ_{max}	σ_{min}	Lt	Nt	As	Aji	As	Av /2	Amin	Av	As /ml	Aadp	Avadp	Ah cm²	At / ml	
Zone I	- 3712,57	1286,708	404	GQEX	368,909	18931,75	1,96	72,37	2,08	17,54	19,62	9,81	10,5	5,25	22,52	8 HA 20	7,92	5 HA 12	5,65	4 ep HA 8
	2173,57	1274,066	392,99	08GEX	14989,444	4121,594	0,43	646,54	16,16	3,26	19,43	9,71	10,5	22,52						
	- 2699,17	1340,433	389,22	GQEX	3305,348	16801,19	1,67	552,40	15,87	14,39	30,27	15,13	10,5	9,06						
Zone II	- 1768,59	96,247	122,23	GQEY	-3699,621	5143,329	0,00	0,00	0,00	5,41	5,41	2,70	10,5	3,50	10,57	8 HA 14	12,31	5 HA 12	5,65	4 ep HA 8
	716,73	118,059	133,76	08GEY	2677,270	906,380	2,00	535,45	13,94	5,92	19,86	9,93	10,5	3,50						
	413,78	519,428	315,53	GQEX	4930,170	2861,270	0,73	362,10	10,41	5,13	15,53	7,77	10,5	10,57						
Zone III	-800,82	257,747	231,03	GQEX	-68,943	3935,157	0,00	0,00	0,00	10,22	10,22	5,11	10,5	3,50	5,25	8 HA 12	9,05	5 HA 12	5,65	4 ep HA 8
	121,22	121,222	122,12	22GEX	1211,222	122,572	0,47	22,25	2,41	1,52	1,12	2,21	10,5	5,25						

Chapitre VII

Ferraillage des éléments structuraux

VOILES 3,7 m

[illegible]

Chapitre VII

Ferraillage des éléments structuraux

VOILES 1,7

	Sollicitation de calcul								Armatures verticales								Armatures horizontales		Armatures transversales	
	N	M	Vu	COMB	σ_{max}	σ_{min}	Lt	Nt	As	Aji	As	Av /2	Amin	Av	As /ml	Aadp	Avadp	Ah cm²	At / m	
Zone I	-1783,36	73,42	51,4	GQEY	-4484,12	-6006,24	0,00	0,00	0,00	2,27	2,27	1,14	10,26	6,03	12,08	7 HA 16	14,07	5 HA 12	5,65	4 ep HA 12
	851,93	73,37	53,94	08GEY	3266,22	1745,13	1,70	555,26	14,46	2,39	16,85	8,42	10,26	6,03						
	-1020,25	680,731	368,33	GQEX	4055,62	10057,09	1,21	491,32	17,65	11,62	29,26	14,63	10,26	12,08						
Zone II	-970,92	46,447	65,52	GQEY	-2374,18	-3337,11	0,00	0,00	0,00	2,90	2,90	1,45	10,26	6,03	11,00	7 HA 16	14,07	5 HA 12	5,65	4 ep HA 12
	316,22	64,412	73,88	08GEY	1597,74	262,37	1,70	271,62	7,07	3,27	10,34	5,17	10,26	6,03						

Chapitre VII

Ferraillage des éléments structuraux

VOILES 1,9 m

	Sollicitation de calcul								Armatures verticales									Armatures horizontales		Armature transversale
	N	M	Vu	COMB	σ_{max}	σ_{min}	Lt	Nt	As	Aji	As	Av /2	Amin	Av	As /ml	Aadp	Avadp	Ah cm²		At / ml
Zone I	-2573,78	102,55	157,52	GQEX	-5918,52	-1042,80	0,00	0,00	0,00	6,97	6,97	3,49	11,47	6,03	8,77	7 HA 14	10,77	5 HA 12	5,65	4 ep HA 12
	1528,28	96,911	157,05	08GEX	4829,38	-1053,72	0,34	164,35	4,72	1,24	5,97	2,98	11,47	8,77						
	-747,84	513,232	219,53	08GEY	2308,93	-478,81	0,33	75,35	2,17	1,67	3,83	1,92	11,47	6,03						
Zone II	-1117,83	268,864	273,33	GQEX	-701,12	-1570,21	0,00	0,00	0,00	12,10	12,10	6,05	11,47	6,03	7,77	7 HA 12	7,92	5 HA 12	5,65	4 ep HA 12
	363,47	267,043	274,94	08GEX	3181,86	-1588,42	0,63	201,31	5,78	4,05	9,84	4,92	11,47	7,77						
	-750,7	342,126	425,21	GQEX	875,52	-2643,09	1,43	124,96	3,59	14,13	17,73	8,86	11,47	6,21						

Introduction

Le règlement parasismique Algérien prévoit des mesures nécessaires à la conception et à la réalisation de la construction de manière à assurer une sécurité satisfaisante pour l'ensemble de l'ouvrage

En s'appuyant sur le règlement parasismique Algérien on doit faire les vérifications suivantes :

- ❖ Estimation de la période fondamentale de la structure T
- ❖ Le pourcentage de la participation de la masse modale (La masse participante)
- ❖ Vérification de l'excentricité
- ❖ Vérification des déplacements relatifs
- ❖ Déplacement maximal
- ❖ Vérification de l'effort tranchant à la base
- ❖ Justification vis-à-vis de l'effet Delta
- ❖ Vérification des efforts normaux au niveau des poteaux

I - Vérification de la période fondamentale T [Art 4.2.4 RPA 99/2003]

On estimera la valeur de la période fondamentale à partir de la formule empirique suivante :

$$T = C_T h_N^{\frac{3}{4}}$$

Avec :

- h_N : Hauteur mesurée en mètres à partir de la base de la structure jusqu'au dernier niveau N. D'où : $h_N = 29.07\text{m}$
- C_T : Coefficient, fonction de système de contreventement, du Type de remplissage et donnée par le tableau 4.6 de RPA. D'où : $C_T = 0.05$

Donc :

$$T_{RPA} = 0.05(30.54)^{3/4}$$

$$T_{RPA} = 0.649 \text{ sec}$$

Après avoir calculé la période empirique T_{RPA} il aura lieu de la majorer de 30% :

$$T_{maj} = T_{RPA} + 0.3 T_{RPA}$$

$$T_{maj} = 0.649 + 0.195$$

$$\text{D'où : } T_{maj} = 0.844 \text{ sec}$$

- ✓ A partir des tableaux donnés par le logiciel ETABS après l'analyse on tire le $T_{analytique}$:

	Mode	Period	UX	UY	SumUX	SumUY	RZ
▶	1	0,840507	70,5267	0,4934	70,5267	0,4934	0,2151
	2	0,702525	0,4046	65,5895	70,9313	66,0829	1,2162
	3	0,665803	0,3150	1,1172	71,2463	67,2001	66,1925
	4	0,222625	16,0136	0,0724	87,2599	67,2725	0,0204
	5	0,161120	0,0366	6,6660	87,2965	73,9385	0,0261
	6	0,150242	0,2435	0,0889	87,5400	74,0274	2,2634
	7	0,142885	0,0002	9,9500	87,5403	83,9774	4,7024
	8	0,140970	0,3141	3,4040	87,8544	87,3814	9,4831
	9	0,138113	0,0168	0,3187	87,8712	87,7000	3,7211
	10	0,097885	5,7499	0,0306	93,6212	87,7307	0,0116
	11	0,062791	0,0325	6,4039	93,6537	94,1346	0,1594
	12	0,060084	0,0443	0,1472	93,6980	94,2819	6,2842
	13	0,057853	2,7270	0,0370	96,4249	94,3189	0,0348
	14	0,039532	1,5354	0,0000	97,9603	94,3189	0,0000
	15	0,037798	0,0008	2,7891	97,9611	97,1079	0,0426
	16	0,035859	0,0019	0,0426	97,9630	97,1505	2,7027
	17	0,029828	0,9296	0,0008	98,8926	97,1513	0,0002
	18	0,026945	0,0010	1,3288	98,8936	98,4801	0,0138
	19	0,025351	0,0044	0,0138	98,8980	98,4939	1,2723
	20	0,024339	0,5759	0,0008	99,4739	98,4947	0,0038
	21	0,021337	0,0001	0,7237	99,4740	99,2184	0,0061
	22	0,021235	0,3538	0,0000	99,8278	99,2184	0,0002
	23	0,019913	0,0012	0,0061	99,8290	99,2245	0,6994
	24	0,019676	0,1706	0,0004	99,9996	99,2249	0,0078

Figure VI.1: Résultats d'analyse dynamique ETABS

T analytique c'est la valeur la plus défavorable des périodes données par le tableau ci-dessus en fonction des modes propres de vibrations

Donc : T analytique = 0.840 sec

Tableau VI.1 : Valeur des périodes

Période	T_{RPA}	T_{maj}	$T_{analytique}$
Valeur	0,649	0,844	0,840

$T = 0,649s < T_{etabs} = 0,840s < T_{majorée} = 0,844s$ La période est vérifiée.

II - Vérification de pourcentage de la participation de la masse modale

Le RPA 99/ version 2003(ART 4.3.4) préconise de prendre en considération ce qui suit :
 Pour les structures représentées par des modèles plans dans deux directions orthogonales le nombre de mode de vibration à retenir dans les deux directions d'excitation doit être :

- ✓ Les sommes des masses effectives pour les modes retenus soit égale à 90 % au moins de la masse totale de la structure, avec un minimum de mode à retenir égale à 03 pour chaque direction.

D'après la fig. On n'a le résultat suivant :

- ❖ Les 1^{ère} et 2^{ème} mode sont des modes de translation.
- ❖ Le 3^{ème} mode est un mode de rotation.
- ❖ On doit retenir les 11 premiers modes que la masse atteigne les 90% (**Art 4.3.4 selon RPA.99**).

Donc la condition du RPA est vérifiée.

Vérification de l'excentricité :

D'après le **RPA99 vs 2003** (article 4.3.7), dans le cas où il est procédé à une analyse tridimensionnelle, en plus de l'excentricité théorique calculée, une excentricité accidentelle (additionnelle) égale $\pm 0.05 L$, (L étant la dimension du plancher perpendiculaire à la direction de l'action sismique) doit être appliquée au niveau du plancher considéré et suivant chaque direction.

Dans cette étape, on doit vérifier l'écartement du centre de torsion par rapport au centre de gravité et le comparer à la valeur 5% de la longueur de la construction et cela dans les deux sens.

$$CM - CR \leq 5\% L_{max} = 5\% L_x \quad . \quad L_x = 23,20m.$$

$$L_y = 18,4 m$$

Avec :

CM : Le centre de masse.

CR : Le centre de torsion.

Figure VI.2 : Valeurs de centre de masse et centre de torsion

Center Mass Rigidity						
Edit View						
	Story	Diaphragm	XCM	YCM	XCR	YCR
►	S-SOL	D2	10,192	7,767	10,086	7,965
	RDC	D3	10,193	7,694	10,092	8,096
	ET1	D4	10,193	7,693	10,091	8,126
	ET2	D5	10,193	7,693	10,090	8,119
	ET3	D6	10,193	7,693	10,088	8,102
	ET4	D7	10,192	7,693	10,087	8,086
	ET5	D8	10,192	7,692	10,086	8,074
	ET6	D9	10,192	7,763	10,085	8,067
	TERRASSE	D10	10,195	7,854	10,085	8,069
	TERRASSE-1	D11	10,200	9,650	10,147	9,454

Tableau VI.2 : Vérification de l'excentricité

Story	Diaphragme	XCM	XCR	XCM-XCR	0,05Lx	YCM	YCR	YCM-YCR	0,05Ly
SS	D1	10,192	10,086	0,106	1,16	7,767	7,965	-0,198	0,92
RDC	D2	10,193	10,092	0,101	1,16	7,694	8,096	-0,402	0,92
1ER	D3	10,193	10,091	0,102	1,16	7,693	8,126	-0,433	0,92
2EME	D4	10,193	10,09	0,103	1,16	7,693	8,119	-0,426	0,92
3EME	D5	10,193	10,088	0,105	1,16	7,693	8,102	-0,409	0,92
4EME	D6	10,192	10,087	0,105	1,16	7,693	8,086	-0,393	0,92
5EME	D7	10,192	10,086	0,106	1,16	7,692	8,074	-0,382	0,92
6EME	D8	10,192	10,085	0,107	1,16	7,763	8,067	-0,304	0,92
TERRASSE	D9	10,195	10,085	0,11	1,16	7,854	8,069	-0,215	0,92
SM	D10	10,2	10,147	0,053	1,16	9,65	9,454	0,196	0,92

Vérification des déplacements relatifs :

D'après le RPA 99 (Article 5-10), les déplacements relatifs latéraux d'un étage par rapport aux étages qui lui sont adjacents ne doivent pas dépasser 1% de la hauteur d'étage.

D'après le RPA 99 (article 4-43) :

Selon la formule (4-19) de RPA 99 le déplacement relatif à chaque niveau k est calculé comme suit :

$$\Delta K = R \delta_{ek}$$

δ_{ek} : déplacement dû aux forces sismiques F_i (y compris l'effet de torsion).

R : coefficient de comportement.

Le déplacement relatif du niveau k par rapport au niveau $k-1$ est égal à :

$$\Delta K = \delta_k - \delta_{k-1}$$

Tableau VI.3 : Vérification de déplacements inter-étages suivant E_x .

Plancher	Diaphragme	UX	$\delta k - \delta k_{-1}$	h_e	$1\%h_e$	Observation
TERRASSE-1	D11	3,3336	0,2688	300	3	Condition vérifiée
TERRASSE	D10	3,0648	0,3513	306	3,06	Condition vérifiée
ET6	D9	2,7135	0,3772	306	3,06	Condition vérifiée
ET5	D8	2,3363	0,4031	306	3,06	Condition vérifiée
ET4	D7	1,9332	0,4132	306	3,06	Condition vérifiée
ET3	D6	1,52	0,4128	306	3,06	Condition vérifiée
ET2	D5	1,1072	0,3921	306	3,06	Condition vérifiée
ET1	D4	0,7151	0,3408	306	3,06	Condition vérifiée
RDC	D3	0,3743	0,2575	306	3,06	Condition vérifiée
Sous-Sol	D2	0,1168	0,1168	306	3,06	Condition vérifiée

Tableau VI.4: Vérification de déplacements inter-étages suivant E_y .

Plancher	Diaphragme	U_y	$\delta k - \delta k_{-1}$	h_e	$1\%h_e$	Observation
TERRASSE-1	D11	2,7511	0,2762	300	3	Condition vérifiée
TERRASSE	D10	2,4749	0,3584	306	3,06	Condition vérifiée
ET6	D9	2,1165	0,3618	306	3,06	Condition vérifiée
ET5	D8	1,7547	0,3584	306	3,06	Condition vérifiée
ET4	D7	1,3963	0,3442	306	3,06	Condition vérifiée
ET3	D6	1,0521	0,3196	306	3,06	Condition vérifiée
ET2	D5	0,7325	0,2799	306	3,06	Condition vérifiée
ET1	D4	0,4526	0,2255	306	3,06	Condition vérifiée
RDC	D3	0,2271	0,1577	306	3,06	Condition vérifiée
Sous-Sol	D2	0,0694	0,0694	306	3,06	Condition vérifiée

❖ **Vérification de déplacement maximal (ART B.6.5,3 /BAEL91)**

On doit vérifier que le déplacement maximal que subit la structure vérifie la formule suivante :

$$\delta_{\max} \leq f_{adm} = \frac{Ht}{500} = \frac{30,54}{500} = 0.06108 \text{ m}$$

Avec :

δ_{\max} : Déplacement maximal de la structure.

f_{adm} : La flèche admissible.

✓ **Détermination du déplacement maximal avec ETABS :**

Donc d'après ETABS :

-Le déplacement maximal de la structure suivant X-X : $\delta_{\max-x} = 0.0333m$

-Le déplacement maximal de la structure suivant Y-Y : $\delta_{\max-y} = 0.0275 m$

On admet que

$$\delta_{\max-x} = 0.0333m \leq f_{adm} = 0.06108 \dots\dots\dots \text{Condition vérifiée}$$

$$\delta_{\max-y} = 0.0275m \leq f_{adm} = 0.06108 \dots\dots\dots \text{Condition vérifiée}$$

Donc la condition de déplacement maximal vis-à-vis de la flèche admissible est vérifiée

Vérification de l'effort tranchant à la base [Art 4.3.6 RPA 99/2003] :

Selon le RPA la résultante des forces sismiques à la base V_t obtenue par combinaison des valeurs modales ne doit pas être inférieure à 80% de la résultante des forces sismiques déterminée par la méthode statique équivalente V pour une valeur de la période fondamentale donnée par la formule empirique appropriée.

Si $V_t \leq 0.8 V$; il faudra augmenter tous les paramètres de la réponse (forces, déplacements, moments.....) dans le rapport $0.8V/V_t$.

Calcul de l'effort tranchant par la formule empirique du RPA :

$$V = \frac{A_x D_x Q}{R} W \quad \text{RPA99 Page 28 formule (4.1)}$$

Avec :

A : coefficient d'accélération de zone $\implies A = 0.25$ (zone III ,groupe 2)

D : facteur d'amplification dynamique $\implies D = 1.28$

Q : facteur de qualité $\implies Q = 1.10$

R : coefficient de comportement. $\implies R = 4$ (Chapitre IV contreventement)

- W : poids total de la structure. $\implies W_T = 32310.11 \text{ KN}$

D'après l'article du R.P.A 99/2003, la résultante des forces sismique à la base V_{logiciel} obtenue par combinaison des valeurs modales ne doit pas être inférieure à 80% de la résultante des forces sismiques déterminées par la méthode spectrale pour une valeur de la période fondamentale donnée par la formule empirique appropriée soit :

$$V_{Etabs} > 0,8 V_{MSE}$$

	Story	Load	Loc	VX
►	TERRASSE-1	EX	Top	45,69
	TERRASSE-1	EX	Bottom	45,69
	TERRASSE	EX	Top	759,46
	TERRASSE	EX	Bottom	759,46
	ET6	EX	Top	1281,27
	ET6	EX	Bottom	1281,27
	ET5	EX	Top	1698,44
	ET5	EX	Bottom	1698,44
	ET4	EX	Top	2047,07
	ET4	EX	Bottom	2047,07
	ET3	EX	Top	2342,03
	ET3	EX	Bottom	2342,03
	ET2	EX	Top	2584,14
	ET2	EX	Bottom	2584,14
	ET1	EX	Top	2774,93
	ET1	EX	Bottom	2774,93
	RDC	EX	Top	2913,79
	RDC	EX	Bottom	2913,79
	S-SOL	EX	Top	2979,18
	S-SOL	EX	Bottom	2979,18

	Story	Load	Loc	VY
►	TERRASSE-1	EY	Top	88,27
	TERRASSE-1	EY	Bottom	88,27
	TERRASSE	EY	Top	834,56
	TERRASSE	EY	Bottom	834,56
	ET6	EY	Top	1413,17
	ET6	EY	Bottom	1413,17
	ET5	EY	Top	1870,45
	ET5	EY	Bottom	1870,45
	ET4	EY	Top	2251,90
	ET4	EY	Bottom	2251,90
	ET3	EY	Top	2559,23
	ET3	EY	Bottom	2559,23
	ET2	EY	Top	2794,90
	ET2	EY	Bottom	2794,90
	ET1	EY	Top	2976,28
	ET1	EY	Bottom	2976,28
	RDC	EY	Top	3115,99
	RDC	EY	Bottom	3115,99
	S-SOL	EY	Top	3190,74
	S-SOL	EY	Bottom	3190,74

Figure VI.3 : Efforts tranchants donnés par ETABS

A partir de tableau ci-dessus on relève les valeurs de l'effort tranchant suivantes :

$$V_{x-etabs} = F1 = 2979,18 \text{ KN}$$

$$V_{y-etabs} = F2 = 3190,74 \text{ KN}$$

Tableau VI.5 : Vérification des conditions de l'effort tranchant

	L'effort tranchant (MSE)		$0,8 \cdot V_{MSE}$	$L_{logiciel}$	$L_{logiciel} \geq 0,8 \cdot V_{MSE}$
Sens X-X	$V_x = \frac{A.D.Q_x}{R} \cdot w$	2843,289	2274,6317	2979,18	Condition vérifiée
Sens Y-Y	$V_y = \frac{A.D.Q_y}{R} \cdot w$	2843,289	2274,6317	3190,74	Condition vérifiée

❖ Justification vis-à-vis de l'effet P-Delta :

D'après le RPA 99 /version 2003 (article 4.9), L'effet P-Delta est un effet de second ordre qui se produit dans chaque structure où les éléments sont soumis à des charges axiales. Cet effet est étroitement lié à la valeur de la force axiale appliquée (P) et le déplacement (Delta).

L'effet P-Δ peut être négligé dans le cas des bâtiments si la condition suivante est satisfaite tous les niveaux :

$$\theta = \frac{P_K \cdot \Delta_K}{V_K \cdot h_K} \leq 0,1$$

Avec :

P_K : Poids total de la structure et des charges d'exploitation associées au-dessus du niveau K ;

V_K : Effort tranchant de l'étage k ;

h_K : Hauteur de l'étage K ;

Δ_K : Déplacement relatif du niveau K par rapport au niveau K-1.

Sinon si :

$0,10 < \theta_K < 0,20$: il faut augmenter les effets de l'action sismique calculés par un facteur égale à $1/(1-\theta_K)\theta$

$\theta_K > 0,20$: la structure est potentiellement instable et doit être redimensionnée.

Les résultats de vérification de l'effet P-Δ dans les deux sens xx, yy sont donner dans le tableau.

Suivant Ex :

Tableau VI.6: Vérification L'effet P-Delta suivant Ex.

Niveau	P_K	$\delta k - \delta k_{-1}$	h_K	V_x (KN)	$\theta(x)$	Condition
Terrasse-1	151,53	0,2688	3	45,69	0,00029716	Vérifiée
terrasse	3768,96	0,3513	3,06	759,46	0,00056974	Vérifiée
Etagr6	7318,31	0,3772	3,06	1281,27	0,00070408	Vérifiée
Etage5	10867,66	0,4031	3,06	1698,44	0,0008429	Vérifiée
Etage4	14491,6	0,4132	3,06	2047,07	0,00095592	Vérifiée
Etage3	18115,53	0,4128	3,06	2342,03	0,00104346	Vérifiée
Etage2	21739,47	0,3921	3,06	2584,14	0,00107797	Vérifiée
Etage1	25449,47	0,3408	3,06	2774,93	0,00102142	Vérifiée
RDC	29159,47	0,2575	3,06	2913,79	0,00084213	Vérifiée
Sous-sol	32370,96	0,1168	3,06	2979,18	0,00041474	Vérifiée

Suivant E_y :

Tableau VI.7 : Vérification L'effet P-Delta suivant E_y .

Niveau	P_K (KN)	Δ_K	h_K	V_y (KN)	$\theta(x)$	Condition
Terrasse-1	151,53	0,2762	3	88,27	0,00015805	Vérifiée
terrasse	3768,96	0,3584	3,06	834,56	0,00052895	Vérifiée
Etagr6	7318,31	0,3618	3,06	1413,17	0,0006123	Vérifiée
Etag5	10867,66	0,3584	3,06	1870,45	0,00068051	Vérifiée
Etag4	14491,6	0,3442	3,06	2251,9	0,00072386	Vérifiée
Etag3	18115,53	0,3196	3,06	2559,23	0,00073931	Vérifiée
Etag2	21739,47	0,2799	3,06	2794,9	0,00071148	Vérifiée
Etag1	25449,47	0,2255	3,06	2976,28	0,00063013	Vérifiée
RDC	29159,47	0,1577	3,06	3115,99	0,00048227	Vérifiée
Sous-sol	32370,96	0,0694	3,06	3190,74	0,00023009	Vérifiée

V-4-3- Vérification de l'effort normal réduit dans les poteaux :

Dans le but d'éviter ou limiter le risque de rupture fragile sous sollicitations d'ensemble dues au séisme, l'effort normal de compression de calcul est limité par la condition suivante :

$$V = \frac{N_d}{B_c \times f_{c28}} \leq 0,3$$

Les valeurs obtenues dans logiciel ETABS (pour les poteaux 40x40)

N_d (KN)	B (cm ²)	f_{c28}	V	Observation
1196.19	1600	2,5	0,299	$0,299 \leq 0,3$ Condition vérifiée.

Conclusion :

Après avoir vérifié les exigences imposées par le règlement parasismique algérien RPA 99/Version 2003 ; donc on peut dire que notre structure est stable sous chargement sismique .

On peut passer aux ferraillements de ces éléments porteurs .

Introduction :

A l'heure actuelle, on dispose de nombreux programmes basés sur la méthode des éléments finis (MEF), permettant le calcul automatique de diverses structures. Il est donc indispensable que tout ingénieur connaisse les bases de la MEF, et comprenne également le processus de la phase de solution. Cette compétence ne peut être acquise que par l'étude analytique du concept de la MEF et la connaissance des techniques en rapport avec l'utilisation de ces outils de calcul. Cette étude se fixe comme objectif la présentation des notions fondamentales de calcul automatique d'un point de vue essentiellement physique tout en considérant le code de calcul dans son efficacité opératoire, c'est-à-dire en tant qu'outil destiné à l'utilisateur professionnel.

Ce dernier pourra alors en tenant compte des considérations précédentes, formuler son problème de calcul des structures et contrôler presque sans efforts les résultats fournis par l'ordinateur.

Concept de base de la MEF :

La méthode des éléments finis est une généralisation de la méthode de déformation pour les cas de structures ayant des éléments plans ou volumineux.

La méthode considère la structure comme un assemblage discret d'éléments finis, ces derniers sont connectés entre eux par des nœuds situés sur les limites de ces éléments.

La structure étant ainsi subdivisée, peut être analysée d'une manière similaire à celle utilisée dans « la théorie des poutres ». Pour chaque type d'élément, une fonction de déformation de forme polynomiale qui détermine la relation entre la déformation et la force nodale peut être dérivée sur la base du principe de l'énergie minimale, cette relation est connue sous le nom de la matrice de rigidité de l'élément.

Un système d'équations algébriques linéaires peut être établi en imposant l'équilibre de chaque nœud, tout en considérant inconnus les déformations au niveau des nœuds.

La solution consiste donc à déterminer ces déformations, en suite les forces et les contraintes peuvent être calculées en utilisant les matrices de rigidités de chaque élément.

Description du logiciel ETABS :

ETABS (EXTENDED THREE DIMENSIONS ANALYSIS OF BUILDING SYSTEMS) est un logiciel de calcul conçu exclusivement pour le calcul des bâtiments.

Il permet de modéliser facilement et rapidement tous types de bâtiments grâce à une interface graphique unique. Il offre de nombreuses possibilités pour l'analyse statique et dynamique.

Ce logiciel permet la prise en compte des propriétés non-linéaires des matériaux, ainsi que le calcul et le dimensionnement des éléments structuraux suivant différentes réglementations en vigueur à travers le monde (*Euro code, UBC, ACI...etc.*). En plus de sa spécificité pour le calcul des bâtiments, *ETABS* offre un avantage certain par rapport aux autres codes de calcul à utilisation plus étendue.

En effet, grâce à ces diverses fonctions il permet une descente de charge automatique et rapide, un calcul automatique du centre de masse et de rigidité, ainsi que la prise en compte implicite d'une éventuelle excentricité accidentelle.

De plus, ce logiciel utilise une terminologie propre au domaine du bâtiment (plancher, dalle, trumeau, linteau etc.).

ETABS permet également le transfert de donnée avec d'autres logiciels (*AUTOCAD, SAP2000 et SAFE*).

) Etapes de Modélisation :

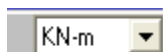
L'ETABS se trouve sur plusieurs versions, dans notre travail, on utilisera la version 9.7.4 dont les Principales étapes sont les suivantes :

- ✓ Introduction de la géométrie de la structure à modéliser ;
- ✓ Spécification des propriétés mécaniques de l'acier et du béton ;
- ✓ Spécification des propriétés géométriques des éléments (poteaux, poutres, voiles, dalles,...)
- ✓ Dessin de la structure
- ✓ Définition des charges et surcharges (G et Q) ;
- ✓ Introduction des combinaisons d'actions ;
- ✓ Définition du séisme (Introduction du spectre de réponse selon le RPA99/version 2003) ;
- ✓ Spécification des conditions aux limites (appuis, diaphragmes) ;
- ✓ Exécutions de l'analyse et visualisation des résultats

❖ *La modélisation*

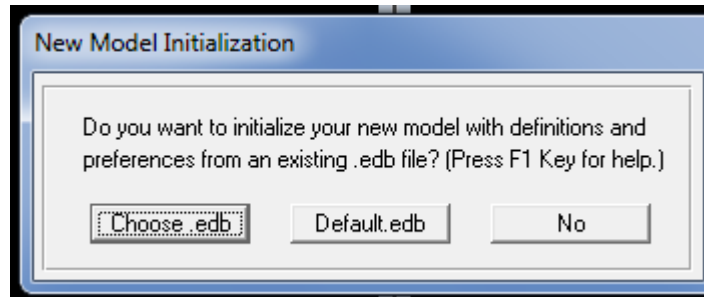
➤ *Choix des unités :*

On doit choisir un système d'unités pour la saisie de données dans L'ETABS. Au bas de l'écran, on sélectionne KN-m comme unités de base pour les forces et les déplacements.



Géométrie de base :

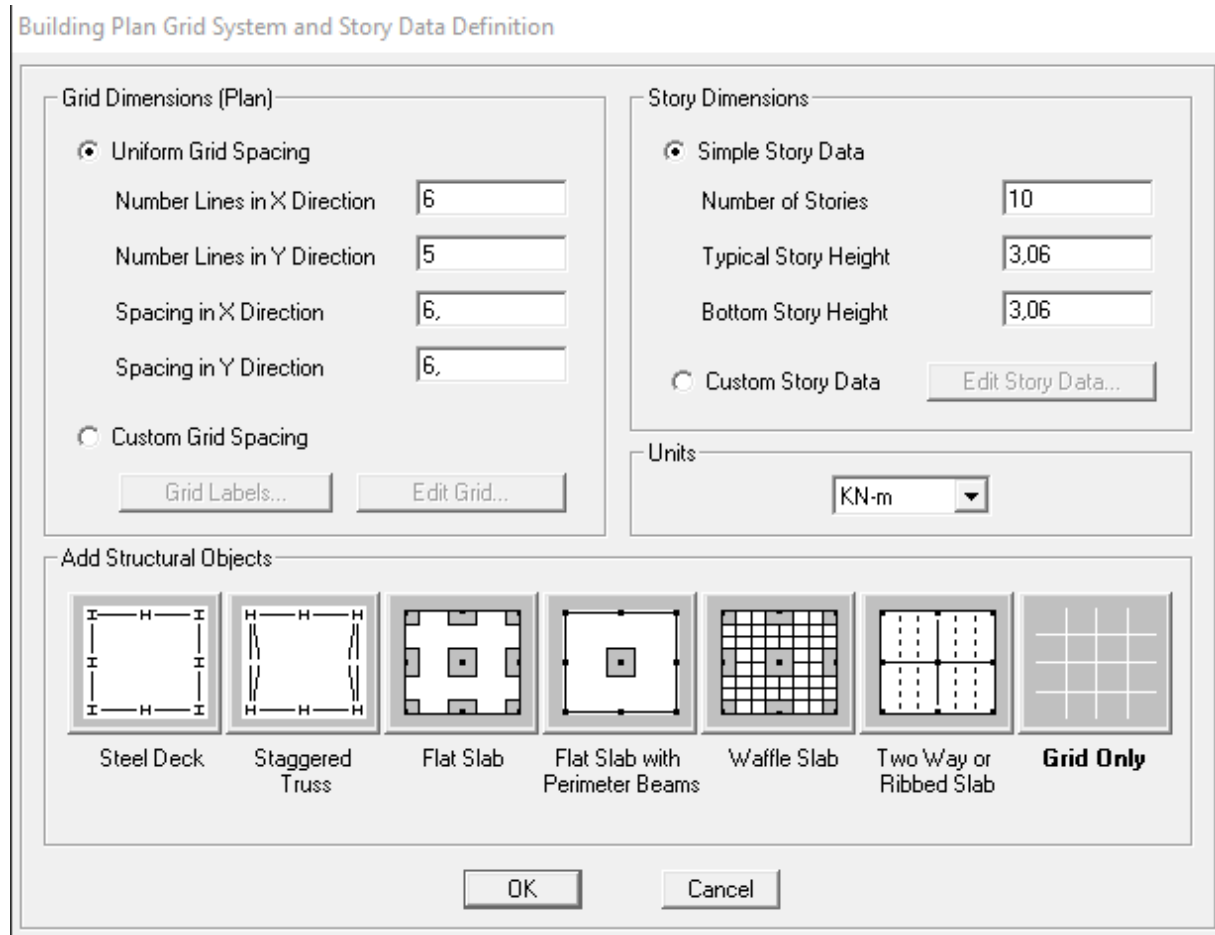
Dans le menu déroulant en haut de l'écran on sélectionne **file** puis **New model** ou bien (ctrl+n).



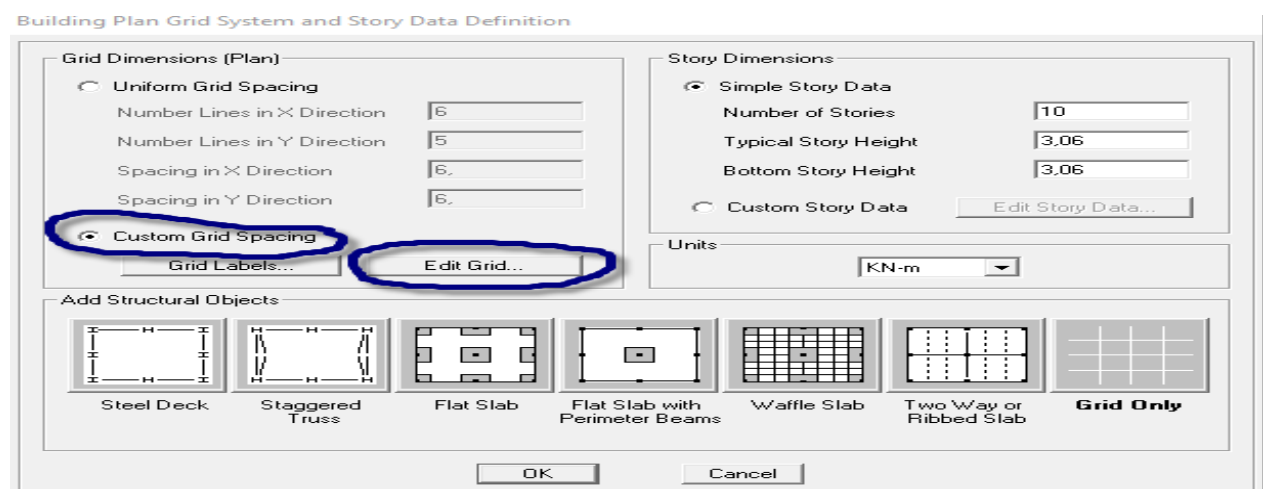
- ✓ « **Choose. edb** » : Utilisée afin d'obtenir les caractéristiques des matériaux et les cas de charge d'un modèle existant.
- ✓ « **Default. edb** » : Utilisée pour créer un nouveau fichier par défaut.
- ✓ « **No** » : Utilisée pour créer un nouveau fichier vierge.

Dans notre cas on a choisi « Default. edb ». Après avoir cliqué sur la commande on aperçoit une fenêtre qui permet d'introduire les paramètres suivants :

- ❖ Le nombre des lignes dans la direction X (**Number lines in X direction**)
- ❖ Le nombre des lignes dans la direction Y (**Number lines in Y direction**)
- ❖ Nombre de travées dans le sens de Y (**Number of bays along Y**)
- ❖ Hauteur d'étage (**story High**)
- ❖ Longueur de travée dans le sens de X (**Spacing in X direction**) (Entre axes)
- ❖ Longueur de travée dans le sens de Y (**Spacing in Y direction**) (Entre axes)
- ❖ Le nombre d'étage (**Number of stories**)
- ❖ la hauteur d'étage courant (**typical story High**)
- ❖ La hauteur d'étage en bas (RDC) (**bottom story hight**)



Dans le cas où les travées sont de longueurs différentes, les options **Custom Grid Spacing** et **Edit Grid** permettent d'accéder à l'interface ci-dessous qui permet la modification des longueurs des entre-axes.



Ca donne cette fenêtre :

Define Grid Data

Edit Format

X Grid Data

	Grid ID	Spacing	Line Type	Visibility	Bubble Loc.	Grid Color
1	A	4,25	Primary	Show	Top	
2	B	4,25	Primary	Show	Top	
3	C	3,4	Primary	Show	Top	
4	D	4,25	Primary	Show	Top	
5	E	4,25	Primary	Show	Top	
6	F	0	Primary	Show	Top	
7						
8						
9						
10						

Y Grid Data

	Grid ID	Spacing	Line Type	Visibility	Bubble Loc.	Grid Color
1	1	3,7	Primary	Show	Left	
2	2	3,7	Primary	Show	Left	
3	3	4,5	Primary	Show	Left	
4	4	3,7	Primary	Show	Left	
5	5	0	Primary	Show	Left	
6						
7						
8						
9						
10						

OK Cancel

Define Materials

Materials

CONC
OTHER
STEEL

Click to:

Add New Material...

Modify/Show Material...

Delete Material

OK

Cancel

Ok Ok

De même manière, si les hauteurs d'étages ne sont pas constantes, les options **Custum Story Data** et **Edit Story Data** permettent la correction des hauteurs d'étages introduites précédemment

➤ *Spécification des propriétés mécaniques de l'acier et du béton:*

On clique sur **Define** puis **Material proprietes** au en utilisant le raccourci suivant



Nous sélectionons le matériau **CONC** et on clique sur **Modify /Show Material**, et on apporte les modifications des paramètres :

- ✓ La masse volumique
- ✓ Module d'élasticité
- ✓ Résistance caractéristique de béton à 28 jours (f_{c28})
- ✓ Limite élastique de l'acier longitudinal (f_e)
- ✓ Limite élastique de l'acier transversal

Dans la fenêtre suivante :

Material Property Data																					
Material Name: <input type="text" value="B25"/>	Display Color: <input type="color" value="#00FFFF"/>																				
Type of Material: <input checked="" type="radio"/> Isotropic <input type="radio"/> Orthotropic	Type of Design: <input type="text" value="Concrete"/>																				
Analysis Property Data: <table> <tr><td>Mass per unit Volume</td><td><input type="text" value="2,5"/></td></tr> <tr><td>Weight per unit Volume</td><td><input type="text" value="25,"/></td></tr> <tr><td>Modulus of Elasticity</td><td><input type="text" value="32164200,"/></td></tr> <tr><td>Poisson's Ratio</td><td><input type="text" value="0,2"/></td></tr> <tr><td>Coeff of Thermal Expansion</td><td><input type="text" value="9,900E-06"/></td></tr> <tr><td>Shear Modulus</td><td><input type="text" value="13401750,"/></td></tr> </table>	Mass per unit Volume	<input type="text" value="2,5"/>	Weight per unit Volume	<input type="text" value="25,"/>	Modulus of Elasticity	<input type="text" value="32164200,"/>	Poisson's Ratio	<input type="text" value="0,2"/>	Coeff of Thermal Expansion	<input type="text" value="9,900E-06"/>	Shear Modulus	<input type="text" value="13401750,"/>	Design Property Data (ACI 318-05/IBC 2003): <table> <tr><td>Specified Conc Comp Strength, f'c</td><td><input type="text" value="25000,"/></td></tr> <tr><td>Bending Reinf. Yield Stress, fy</td><td><input type="text" value="25000,"/></td></tr> <tr><td>Shear Reinf. Yield Stress, fys</td><td><input type="text" value="400000,"/></td></tr> <tr> <td><input type="checkbox"/> Lightweight Concrete</td> <td>Shear Strength Reduc. Factor: <input type="text"/></td> </tr> </table>	Specified Conc Comp Strength, f'c	<input type="text" value="25000,"/>	Bending Reinf. Yield Stress, fy	<input type="text" value="25000,"/>	Shear Reinf. Yield Stress, fys	<input type="text" value="400000,"/>	<input type="checkbox"/> Lightweight Concrete	Shear Strength Reduc. Factor: <input type="text"/>
Mass per unit Volume	<input type="text" value="2,5"/>																				
Weight per unit Volume	<input type="text" value="25,"/>																				
Modulus of Elasticity	<input type="text" value="32164200,"/>																				
Poisson's Ratio	<input type="text" value="0,2"/>																				
Coeff of Thermal Expansion	<input type="text" value="9,900E-06"/>																				
Shear Modulus	<input type="text" value="13401750,"/>																				
Specified Conc Comp Strength, f'c	<input type="text" value="25000,"/>																				
Bending Reinf. Yield Stress, fy	<input type="text" value="25000,"/>																				
Shear Reinf. Yield Stress, fys	<input type="text" value="400000,"/>																				
<input type="checkbox"/> Lightweight Concrete	Shear Strength Reduc. Factor: <input type="text"/>																				
<input type="button" value="OK"/>	<input type="button" value="Cancel"/>																				

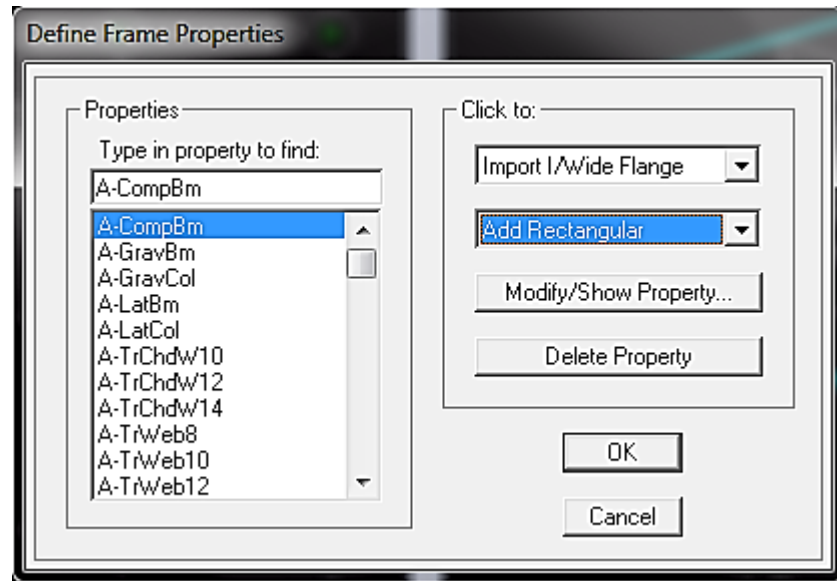
Le matériau « **OTHER** » est affecté aux plancher en corps creux et aux dalles pleines pour éviter de prendre en compte le poids propre du béton qui a déjà été pris en compte lors du calcul des poids propres dans les chapitres précédents (II) est possible d'affecter le matériau « **BETON** » à ces éléments, mais dans ce cas, il faut soustraire le poids du béton de leurs poids total ».

Material Property Data															
Material Name: <input type="text" value="OTHER"/>	Display Color: <input type="color" value="#FF0000"/>														
Type of Material: <input checked="" type="radio"/> Isotropic <input type="radio"/> Orthotropic	Type of Design: <input type="text" value="None"/>														
Analysis Property Data: <table> <tr><td>Mass per unit Volume</td><td><input type="text" value="0,"/></td></tr> <tr><td>Weight per unit Volume</td><td><input type="text" value="0,"/></td></tr> <tr><td>Modulus of Elasticity</td><td><input type="text" value="1,999E+08"/></td></tr> <tr><td>Poisson's Ratio</td><td><input type="text" value="0,3"/></td></tr> <tr><td>Coeff of Thermal Expansion</td><td><input type="text" value="1,170E-05"/></td></tr> <tr><td>Shear Modulus</td><td><input type="text" value="76884615,"/></td></tr> </table>	Mass per unit Volume	<input type="text" value="0,"/>	Weight per unit Volume	<input type="text" value="0,"/>	Modulus of Elasticity	<input type="text" value="1,999E+08"/>	Poisson's Ratio	<input type="text" value="0,3"/>	Coeff of Thermal Expansion	<input type="text" value="1,170E-05"/>	Shear Modulus	<input type="text" value="76884615,"/>	Design Property Data: <table> <tr><td colspan="2"></td></tr> </table>		
Mass per unit Volume	<input type="text" value="0,"/>														
Weight per unit Volume	<input type="text" value="0,"/>														
Modulus of Elasticity	<input type="text" value="1,999E+08"/>														
Poisson's Ratio	<input type="text" value="0,3"/>														
Coeff of Thermal Expansion	<input type="text" value="1,170E-05"/>														
Shear Modulus	<input type="text" value="76884615,"/>														
<input type="button" value="OK"/>	<input type="button" value="Cancel"/>														

Spécification des propriétés géométriques des éléments :

Dans cette étape on définit des nouvelles propriétés géométriques des éléments (Poutre, poteaux, dalle, voile...). Nous commençons d'abord par affecter les sections des poteaux et ceci de la manière suivante :

Nous choisissons le menu **Define** puis **Frame sections** au en utilisant le raccourci suivant

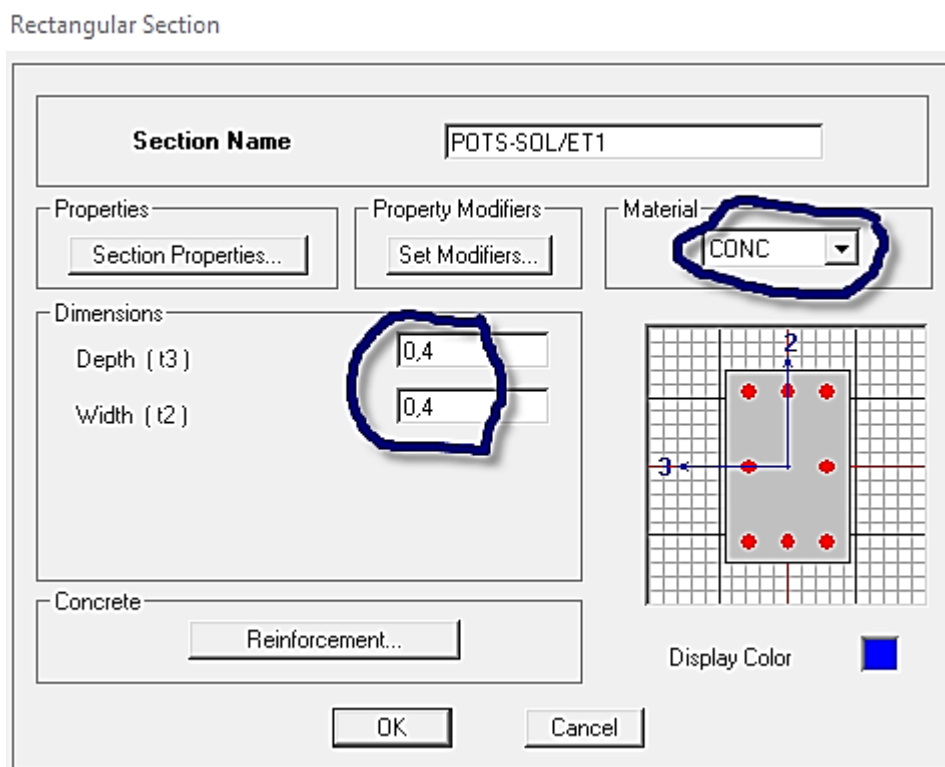


Nous commençons d'abord par supprimé toutes les profiles des sections standard donné pas l'Etabs on sélectionne toute ces sections et on clique sur **delete property**

On clique sur la liste d'ajout des sections et on sélectionne **AddRectangular** (dans la deuxième liste à droite de la boîte) pour ajouter une section rectangulaire (les sections en béton armé du bâtiment à modéliser sont rectangulaires).

La boîte de dialogue suivante permet de définir la géométrie de la section :

- ✓ -Nom de la section **Section Name**
- ✓ choisir dans la liste des matériaux **Concrete** qui veut dire béton : **Material-CONC**
- ✓ Hauteur : **Depth**
- ✓ Largeur : **width**



On fait les mêmes étapes pour toutes les autres sections (P35*35, P30*30, P25*25)

Nous procéderont de la même manière pour les poutres que les poteaux

Le bouton **Reinforcement** conduit à une fenêtre qui permet de spécifier les propriétés des barres d'armatures.

Reinforcement Data

Design Type
☒ Column ☐ Beam

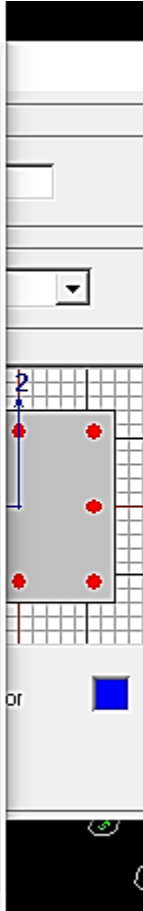
Configuration of Reinforcement
☒ Rectangular ☐ Circular

Lateral Reinforcement
☒ Ties ☐ Spiral

Rectangular Reinforcement
 Cover to Rebar Center: 0,025
 Number of Bars in 3-dir: 3
 Number of Bars in 2-dir: 3
 Bar Size: #9
 Corner Bar Size: #9

Check/Design
☐ Reinforcement to be Checked
☒ Reinforcement to be Designed

OK Cancel



Nous procéderont de la même manière pour les poutres que les poteaux


Rectangular Section

Section Name: PP

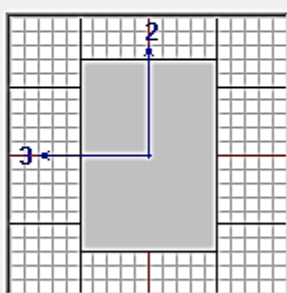
Properties: Section Properties... Property Modifiers: Set Modifiers... Material: B25

Dimensions
 Depth (t3): 0,35
 Width (t2): 0,25

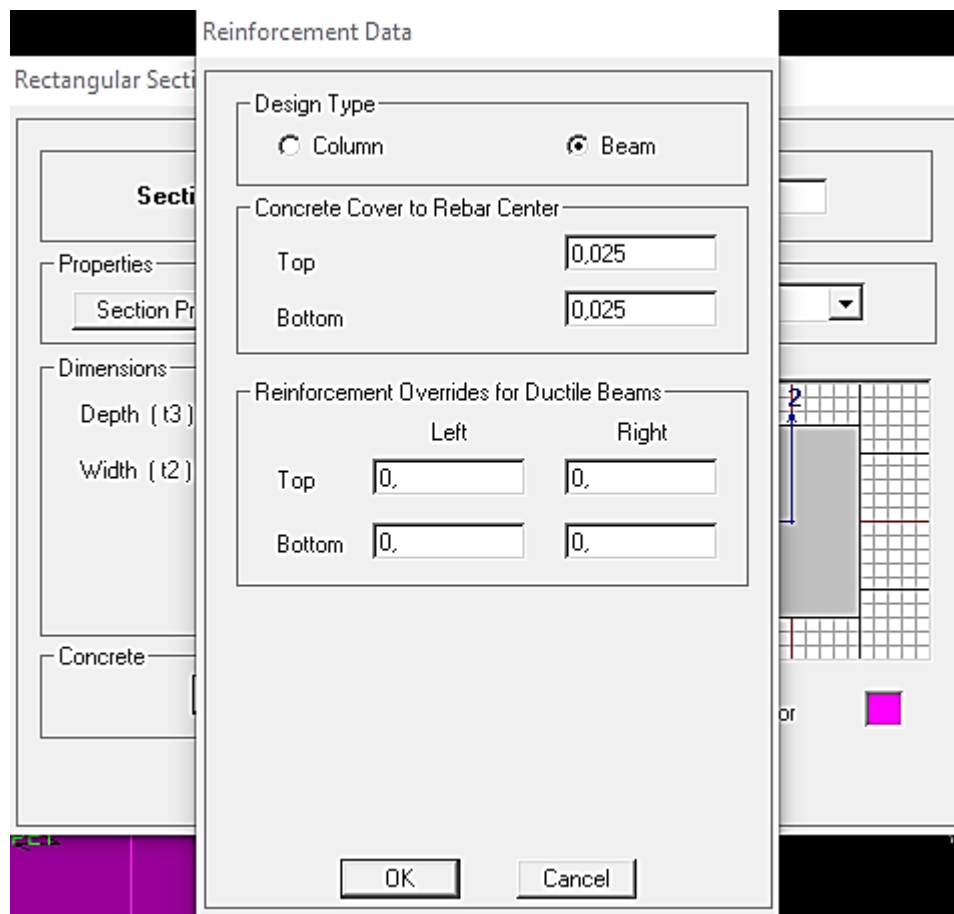
Concrete: Reinforcement...

Display Color: 

OK Cancel

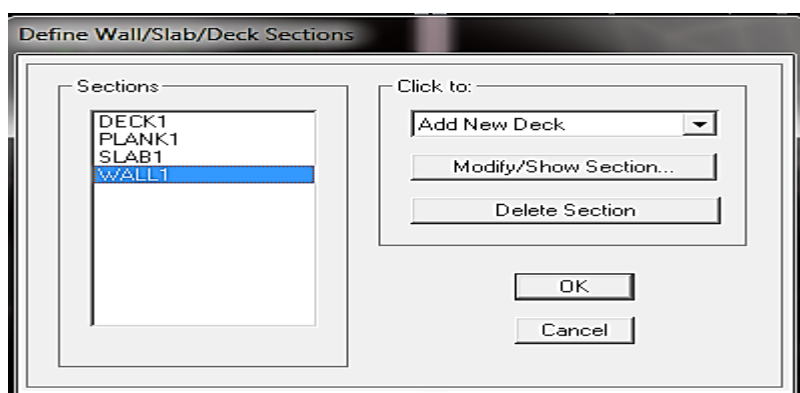


En sélection **Reinforcement** après Beam pour les poutres



Nous allons passer aux éléments **plaques** (plancher, dalle pleine, voile).


On choisit le menu **Defineet wall/slab** au en utilisant le raccourci suivant



Définition des voiles :

Clique sur **Add New wall**, une nouvelle fenêtre va apparaître; là où il faut introduire un nom pour la section du voile et son épaisseur

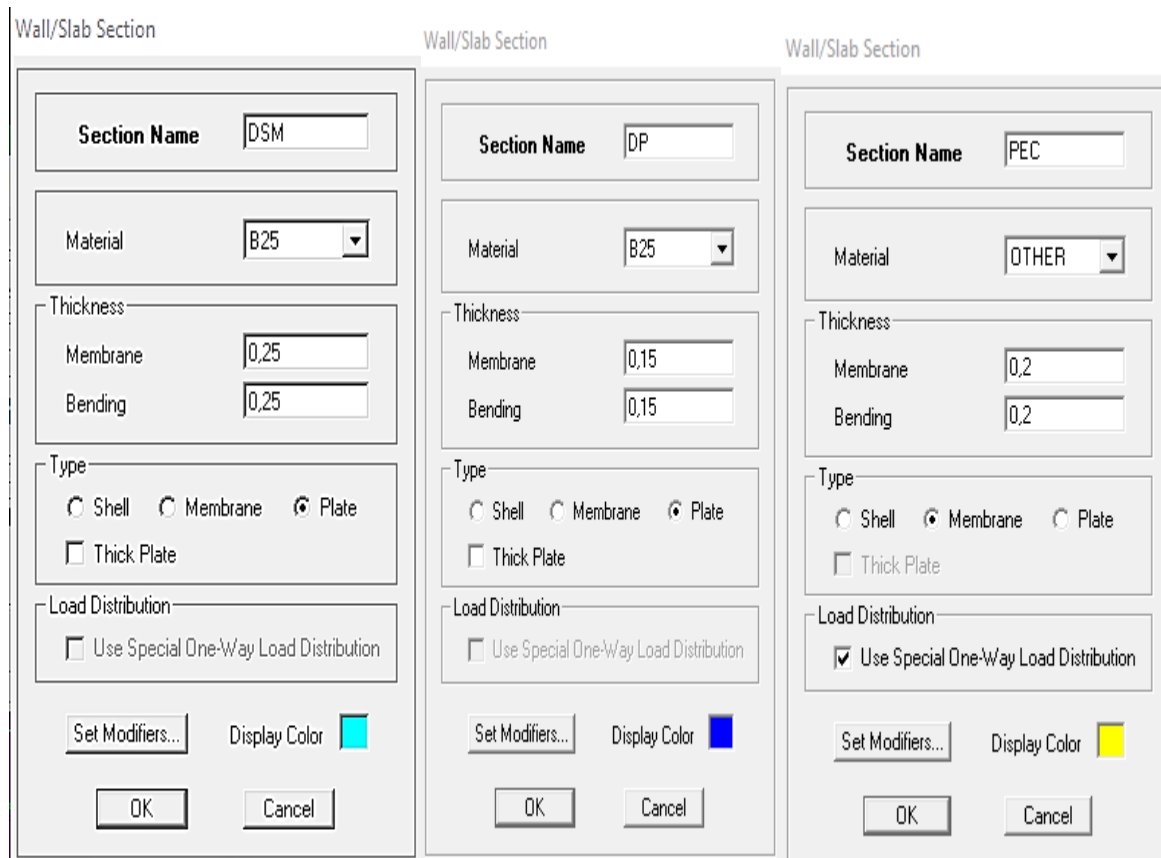
Wall/Slab Section

Section Name	VOILE
Material	B25
Thickness	
Membrane	0,2
Bending	0,2
Type	
<input checked="" type="radio"/> Shell	<input type="radio"/> Membrane
<input type="radio"/> Plate	<input type="checkbox"/> Thick Plate
Load Distribution	
<input type="checkbox"/> Use Special One-Way Load Distribution	
Set Modifiers...	Display Color 
OK	Cancel

Nous procéderont de la même manière pour tous les voiles .

Définition des plancher et des dalles pleine

Clique sur **Add New Slab**, une nouvelle fenêtre va apparaître; là où il faut introduire un nom pour la section du voile et son épaisseur



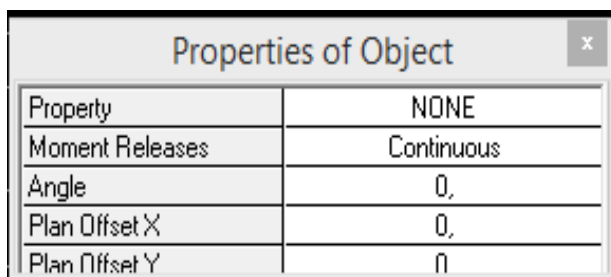
Dessin des éléments de la structure

Pour affecter les sections précédentes aux différents éléments on doit suivre les étapes ci-après :

➤ Pour les poteaux :

On choisit le menu *Draw* ⇒ *Draw Line objects* ⇒ *Create Columns in Region or at Clicks* au en utilisant le raccourci suivant .

Une fenêtre s'affiche (*proprietés of Object*) ⇒ *None* on choisit le nom de la section (pot 40*40 par exemple) on valide.




➤ **Pour la poutre :**

On choisit le menu *Draw* ⇒ *Draw Line objects* ⇒ *Create Lines in Region or at Clicks* au en utilisant le raccourci suivant  .

Une fenêtre s'affiche (*proprietés of Object*) ⇒ *Property* on choisit le nom de la section (**PP** par exemple) on valide.

Properties of Object	
Type of Line	Frame
Property	NONE
Moment Releases	Continuous
Plan Offset Normal	0

➤ **Pour les voiles :**

On choisit le menu *Draw* ⇒ *Draw Line objects* ⇒ *Draw Lines* au en utilisant le raccourci suivant  .

Une fenêtre s'affiche (*proprietés of Object*) ⇒ *Property* on choisit le nom de la section (**V1** par exemple) on valide.

Properties of Object	
Type of Area	Pier
Property	WALL1
Plan Offset Normal	0,
Auto Pier/Spandrel IDs?	No

➤ **Pour les plancher et les dalles pleine :**

On choisit le menu *Draw* ⇒ *Draw Area objects* ⇒ *Create Areas at Clicks* au en utilisant le raccourci suivant  .

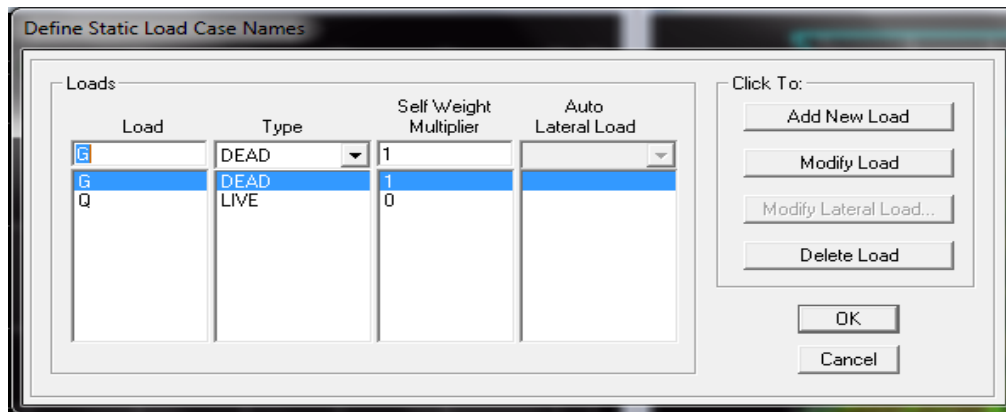
Une fenêtre s'affiche (*proprietés of Object*) ⇒ *Property* on choisit le nom de la section (**PEC** par exemple) on valide.

Properties of Object	
Property	PEC
Local Axis	0,

Définition des charges et surcharges (G et Q)

charges statiques :

Choisir dans le menu déroulant : **Define** ⇒ **Static load cases** au en utilisant le raccourci suivant




Pour les charges permanentes : entrer **G** comme nom (**Load**) et **DEAD** comme type et 1 comme multiplication interne (Self weight multiplier) et cliquer sur **add new Load**.

Pour les surcharges : **Q** comme nom et **live** pour type et **0** comme coefficient interne (**Add new load**) – **OK**.

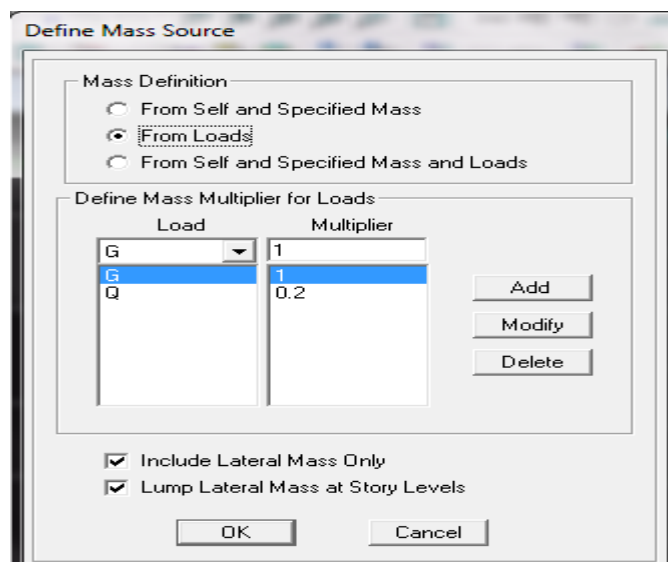
Masse-Source (masse revenant à chaque plancher)

La masse des planchers est supposée en leurs centres de masse qui sont désignés par la notion de **Masse Source**

Pour créer ces masses on passe par **define** puis **masse source** au en utilisant le raccourci suivant . Une fenêtre sera apparaître


On donne la valeur 1 pour la charge Permanente.

On donne la valeur 0,2 pour la charge Surcharge.

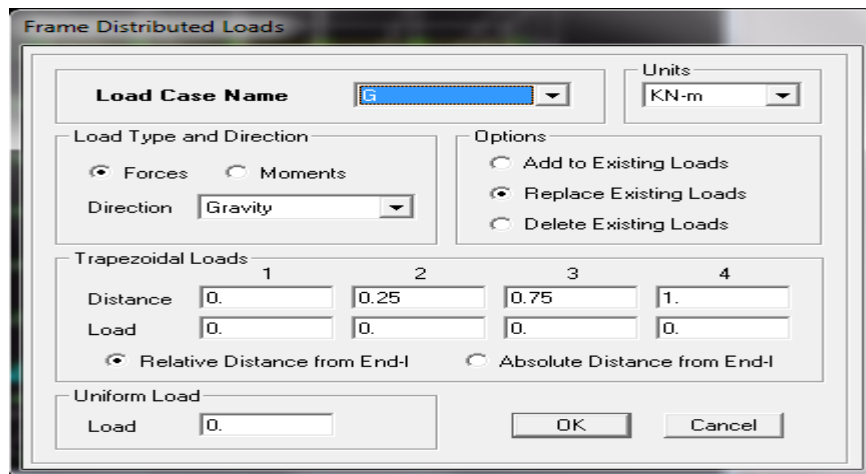


Chargement :

Charger les éléments barres (Poutres)


Après la sélection de l'élément à charger, on clique sur **Assign** ⇒ **Frame/Line Loads** ⇒ **distributed** au en utilisant le raccourci suivant  qui se trouve dans la barre d'outil dans la boîte de dialogue qui apparaît On aura à spécifier :

- Le nom de la charge
- son type (force ou moment)
- sa direction
- La valeur et le point d'application, enfin on valide avec OK (pour annuler on clique sur cancel).



	1	2	3	4
Distance	0.	0.25	0.75	1.
Load	0.	0.	0.	0.

Pour charger un voile on clique sur 

Pour charger les plancher et les dalles pleine 

Charge dynamique (EX et EY)

Pour le calcul dynamique de la structure on introduira un spectre de réponse .

Le spectre est une courbe de réponse maximal d'accélérations (**Sa/g**) pour un système à un degré de liberté Soumis à une excitation donnée pour des valeurs successives de période propres **T**.

Données à introduire dans le logiciel

<i>Paramètres</i>		<i>La valeur</i>
Coefficient d'accélération de zone : A <i>Tableau 4.1. Page 36 RPA2003.</i>	. Zone sismique III . Groupe d'usage 2	A= 0,25
Calcul de la période T : <i>RPA version 2003 page 42 formule (4-6)</i> $T = C_t \cdot (h_n)^{3/4}$	$C_T = 0,05$ <i>Tableau 4.6</i> $h_n = 31,54\text{m}$	T=0,649 s.
Facteur d'amplification dynamique moyen: <i>RPA99 version 2003 Page 26 Formule (4.2)</i> $D = 2.5.\eta \quad 0 \leq T \leq T_2$ $D = 2.5.\eta.(T_2 / T)^{2/3} \quad T_2 \leq T \leq 3s$ $D = 2.5.\eta.(T_2 / T)^{2/3} . (3/ T)^{5/3} \quad T > 3s$	<i>Valeur T_2 : RPA2003 page 4.</i> Site meuble d'où $T_2 = 0,5$. <i>Valeur de ξ:</i> Coefficient d'amortissement $\xi = 7\%$ (portique en béton armé) et $\xi = 10\%$ (structure en voiles). $\xi = 8.5$ <i>Facteur de correction d'amortissement :</i> <i>RPA99 Page 37 Formule 4.3.</i> $\eta = \sqrt{\frac{7}{2+\xi}} \geq 0,7 \quad \eta = 0,816$	D=1,28
Coefficient de comportement global de la structure R : <i>RPA 99 version 2003 Tableau 4.3 Page 39</i>	une structure contreventée par voile	R=4
Poids total W_t:		32310.11 KN

1) Régularité en plan :

Le bâtiment doit présenter une configuration **sensiblement** symétrique vis à vis de deux directions orthogonales aussi bien pour la distribution des rigidités que pour celle des masses

La somme des dimensions des parties rentrantes ou saillantes du bâtiment dans une direction donnée ne doit pas excéder 25% de la dimension totale du bâtiment dans cette direction.

2) Régularité en élévation :

Le système de contreventement ne doit pas comporter d'élément porteur vertical discontinu, dont la charge ne se transmette pas directement à la fondation.

Aussi bien la raideur .que la masse des différents niveaux restent constants ou diminuent progressivement et sans chargement brusque de la base au sommet du bâtiment

3) Conditions minimales sur les files de contreventement :

Chaque file de portique doit comporter à tous les niveaux, au moins trois (03) travées dont le rapport des portées n'excède pas 1,5.

Les travées de portique peuvent être constituées de voiles de contreventement

Redondance en plan :

Chaque étage devra avoir, en plan, au moins quatre (04) files de portiques et/ou de voiles dans la direction des forces latérales appliquées.

Ces files de contreventement devront être disposées symétriquement autant que possible avec un rapport entre valeurs maximale et minimale d'espacement ne dépassant pas 1,5.

4) Contrôle de la qualité des matériaux et suivi de chantier:

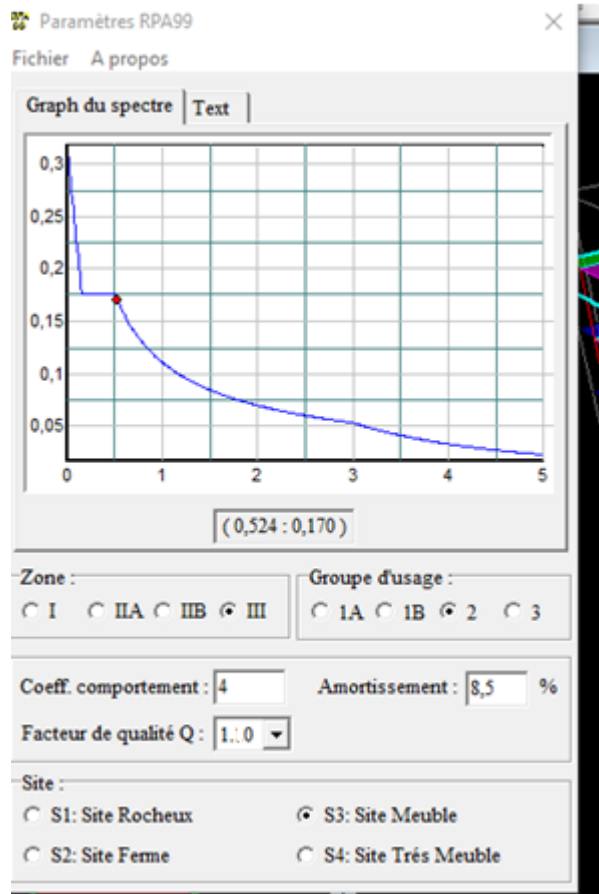
Ces deux critères sont obligatoirement respectés depuis le séisme de 2003.

Tableau V.1 : valeurs des pénalités P_q

Facteur de qualité (Q) : RPA version 2003 Page 40 Formule (4-4) $Q=1+\sum P_q$			
	Q		Observation
Observation de critère	Oui	Non	
1. Condition minimales sur les files de contreventement	0	0,05	Oui
2. Redondance en plan	0	0,05	Oui
3. Régularité en plan	0	0,05	Oui
4. Régularité en élévation	0	0,05	Oui
5. Contrôle de qualité des matériaux	0	0,05	Oui
6. Contrôle de qualité de l'exécution	0	0,1	Oui
$Q=1+\sum P_q$	1.00		

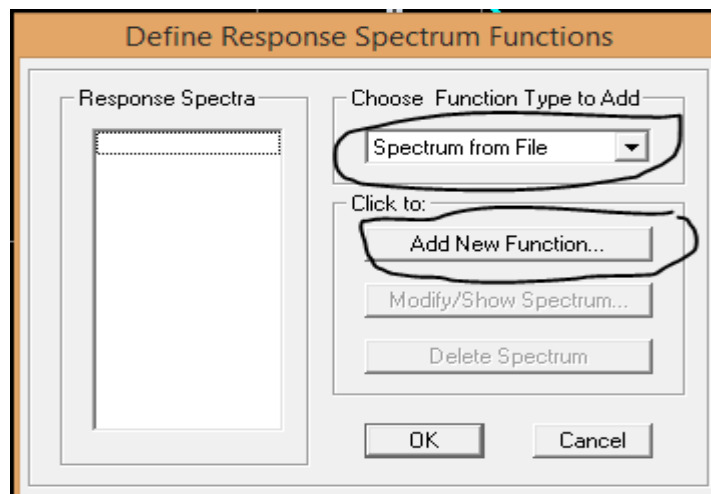
- ◆ Coefficient d'accélération de zone (A) : (groupe d'usage 2 et la zone III) **A=0.25**
- ◆ Coefficient comportement de la structure (R) : **on prend R = 4**
- ◆ Facteur de qualité (Q) : **$Q=1+\sum p_q = 1.00$**
- ◆ Coefficient d'amortissement $\xi = 7\%$ (portique en béton armé) et $\xi = 10\%$ (structure en voiles).
- ◆ Catégorie de site : **S3**

On ouvre l'application en cliquant sur l'icône **RPA99**



Calculer Après **fichier** ⇒ **Enregistré** on va choisir ⇒ l'emplacement du dossier et
le **Nom** ⇒ **Enregistré**

Pour injecter le spectre dans le logiciel ETABS on clique sur : **define** ⇒ **response spectrum**



⇒ **spectrum from file** ⇒ **Add New Function**

Response Spectrum Function Definition

Response Spectrum Function Definition

Function Name: Function Damping Ratio:

Function File:

File Name:

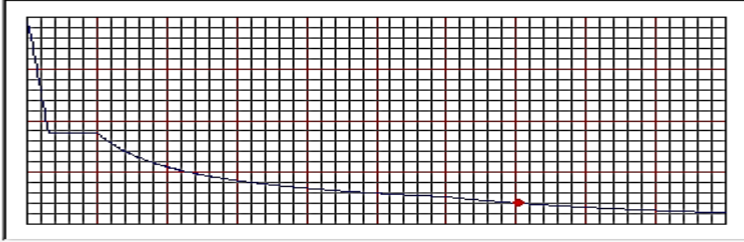
Header Lines to Skip:

Values are:

☐ Frequency vs Value

☒ Period vs Value

Function Graph:



Complete le tableau, **Browse** ramené le **RPA** déjà enregistré **Display graph** **Covert**
to used defined \Rightarrow ok

Définition de la charge sismique E

Une fois que le spectre est défini, on va définir la charge sismique E suivant les deux directions X et Y, on clique sur : **Define** \Rightarrow **Response Spectrum Cases** \Rightarrow **Add New Spectrum**.

Response Spectrum Case Data

Spectrum Case Name

Structural and Function Damping

Damping

Modal Combination

☒ CQC ☐ SRSS ☐ ABS ☐ GMC

f1 f2

Directional Combination

☒ SRSS ☐ ABS ☐ Modified SRSS (Chinese)

Orthogonal SF

Input Response Spectra

Direction	Function	Scale Factor
U1	<input type="text"/>	<input type="text"/>
U2	<input type="text" value="RPAY"/>	<input type="text" value="9.81"/>
UZ	<input type="text"/>	<input type="text"/>

Excitation angle

Eccentricity

Ecc. Ratio (All Diaph.)

Override Diaph. Eccen.

Response Spectrum Case Data

Spectrum Case Name

Structural and Function Damping

Damping

Modal Combination

☒ CQC ☐ SRSS ☐ ABS ☐ GMC

f1 f2

Directional Combination

☒ SRSS ☐ ABS ☐ Modified SRSS (Chinese)

Orthogonal SF

Input Response Spectra

Direction	Function	Scale Factor
U1	<input type="text" value="RPAX"/>	<input type="text" value="9.81"/>
U2	<input type="text"/>	<input type="text"/>
UZ	<input type="text"/>	<input type="text"/>

Excitation angle

Eccentricity

Ecc. Ratio (All Diaph.)

Override Diaph. Eccen.

Introduction des combinaisons d'actions :

Les combinaisons d'actions à considérer pour la détermination des sollicitations et déformations est définie comme suit :

➤ Combinaisons selon le BAEL :

$$ELU : 1.35G + 1.5Q$$

$$ELS : G + Q$$

➤ Combinaisons selon le RPA :

$$G + Q \pm Ex$$

$$G + Q \pm Ey$$

$$0.8G \pm Ex$$

$$0.8G \pm Ey$$

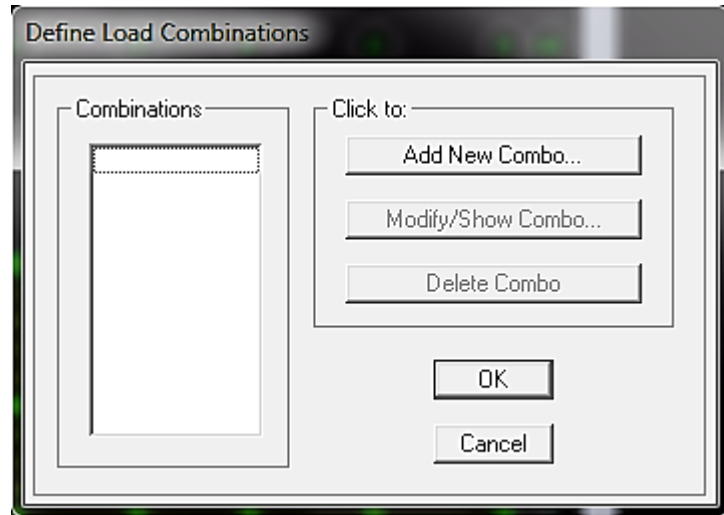
➤ Combinaisons de poids :

$$W = G + 0.2Q$$

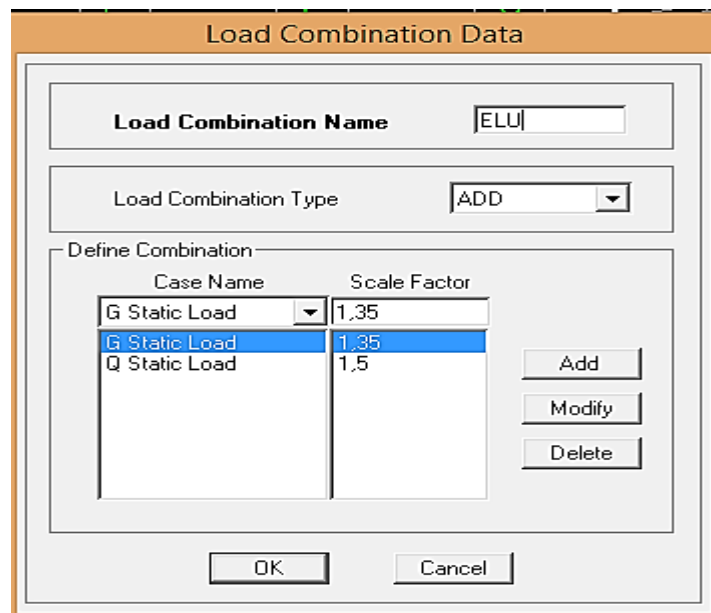
Pour introduire les combinaisons dans le logiciel on clique sur : **Define** ⇒ **load Combinations** au

en utilisant le raccourci suivant





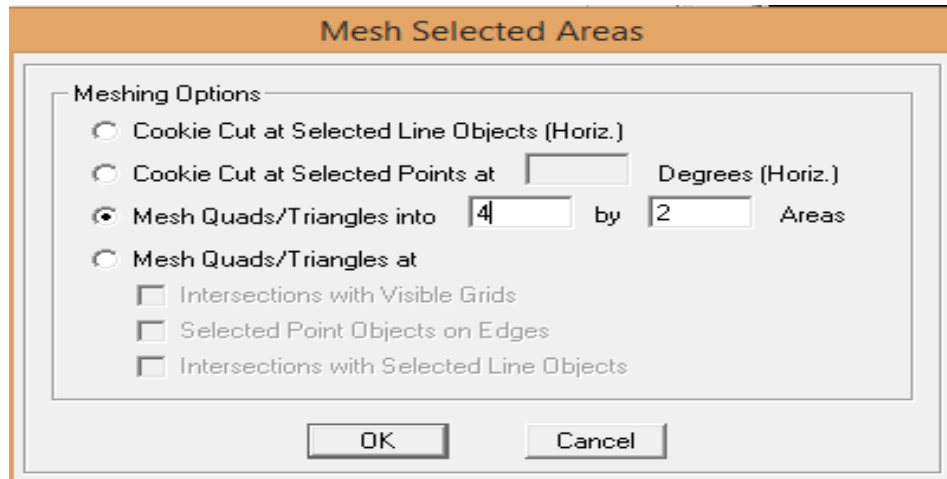
⇒ Add New Combo ⇒ Choisir le nom ⇒ définir le coefficient.



OK ⇒ OK

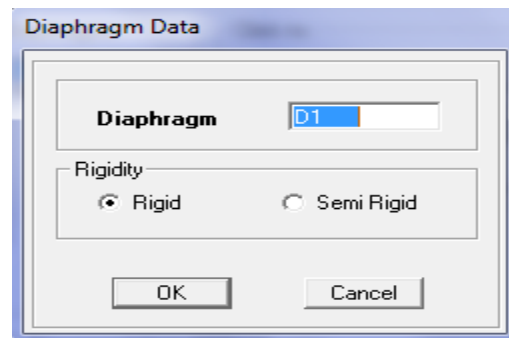
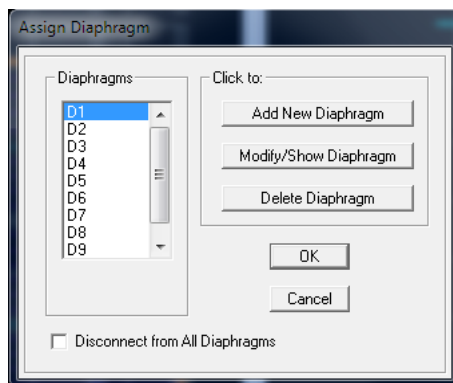
Le maillage

Après la sélection de éléments (voiles , dalles pleine) ont choisi **Edit ⇒ Mesh Areas**



Diaphragmes

Après la sélection de tout l'étage en utilisant le raccourci suivant :



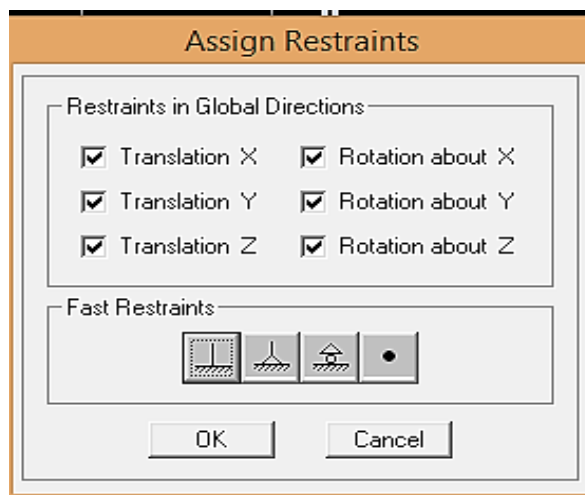
OK ⇒ OK

Appuis :

Introduire le type d'appui pour les poteaux et les voiles à la base de la structure

Assign ⇒ Joint/point ⇒ Restraints au en utiliasnt le raccourci suivant :



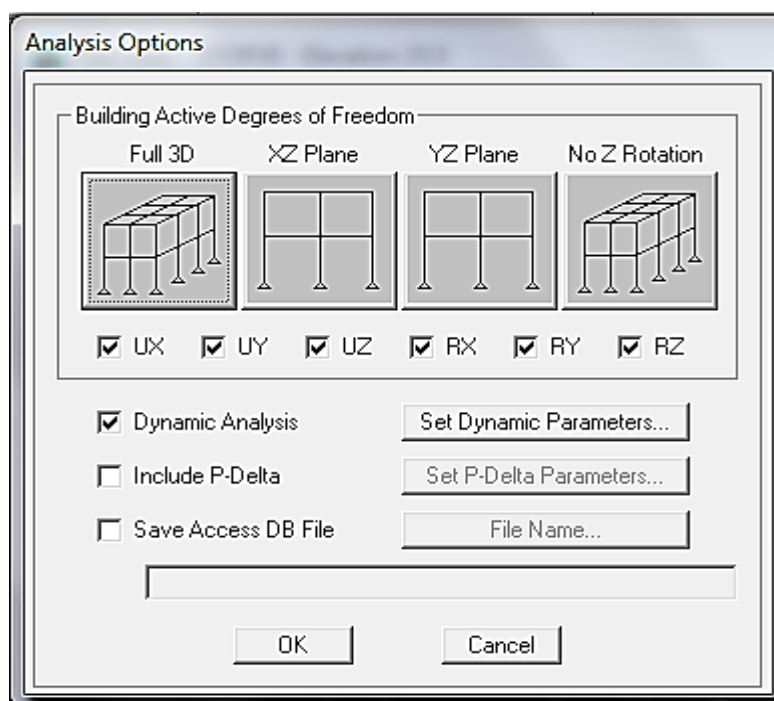


Les poteaux et les voiles sont supposés être **parfaitement encastré** dans les fondations .

Analyse de la structure

Cette étape consiste à démarrer l'exécution du problème mais avant l'exécution il y a lieu de spécifier les modes propres en conciliation et la création d'un fichier et l'indication de son contenu.

Modes de vibration : Analyze ⇒ Set analysis Options



Cocher **Dynamie Analysis** et cliquer sur **Set Dynamie parameters**

Dynamic Analysis Parameters

Number of Modes		24
Type of Analysis		
<input checked="" type="radio"/> Eigenvectors		<input type="radio"/> Ritz Vectors
EigenValue Parameters		
Frequency Shift (Center)	0.	
Cutoff Frequency (Radius)	0.	
Relative Tolerance	1.000E-07	
<input type="checkbox"/> Include Residual-Mass Modes		
Starting Ritz Vectors		
List of Loads	Add ->	Ritz Load Vectors
	<- Remove	
OK		Cancel

On spécifie le nombre de modes à prendre en considération la ou s'est écrit **Nombre of modes** et on valide avec **OK**. Valider une autre fois dans la fenêtre de **Analysis option**.

On lance l'Analyze \Rightarrow Run (F5),

A) Recherche de la position optimale des voiles :

Afin de ne pas soumettre la construction à une torsion d'axe verticale, et afin de bénéficier les avantages qu'offre le système de contreventement mixte la disposition des voiles est essentielle pour avoir une conception adéquate et un bon comportement structurel. Une bonne disposition des voiles permet d'avoir une répartition optimale de la rigidité de la structure.

L'objectif assigné à cette étude est de proposer aux concepteurs de structures une méthode, qui permet de rechercher la disposition optimale des voiles, en évaluant le comportement des structures mixtes selon plusieurs variantes de la disposition des voiles, tout en respectant les points suivants :

. Dans les deux cas, la disposition doit être symétrique par rapport au centre de gravité des différents niveaux.

. Les voiles doivent être superposés et continus de la base jusqu'aux sommets du bâtiment.

. Faire positionner les voiles de façon dépendante, sans tenir compte du plan d'architecture initiale.

Plusieurs variantes ont été testées, puis on a retenu que deux (02) variantes qui seront comparées, tout en tenant compte des critères de comportement dynamique

Description des variantes retenues

. Variante 1

Les voiles sont positionnées à la périphérie de la structure de façon uniforme mais sans disposition particulière. (Figure 1)

. Variante 2

Les voiles sont positionnées au centre de la structure. (Figure 2)

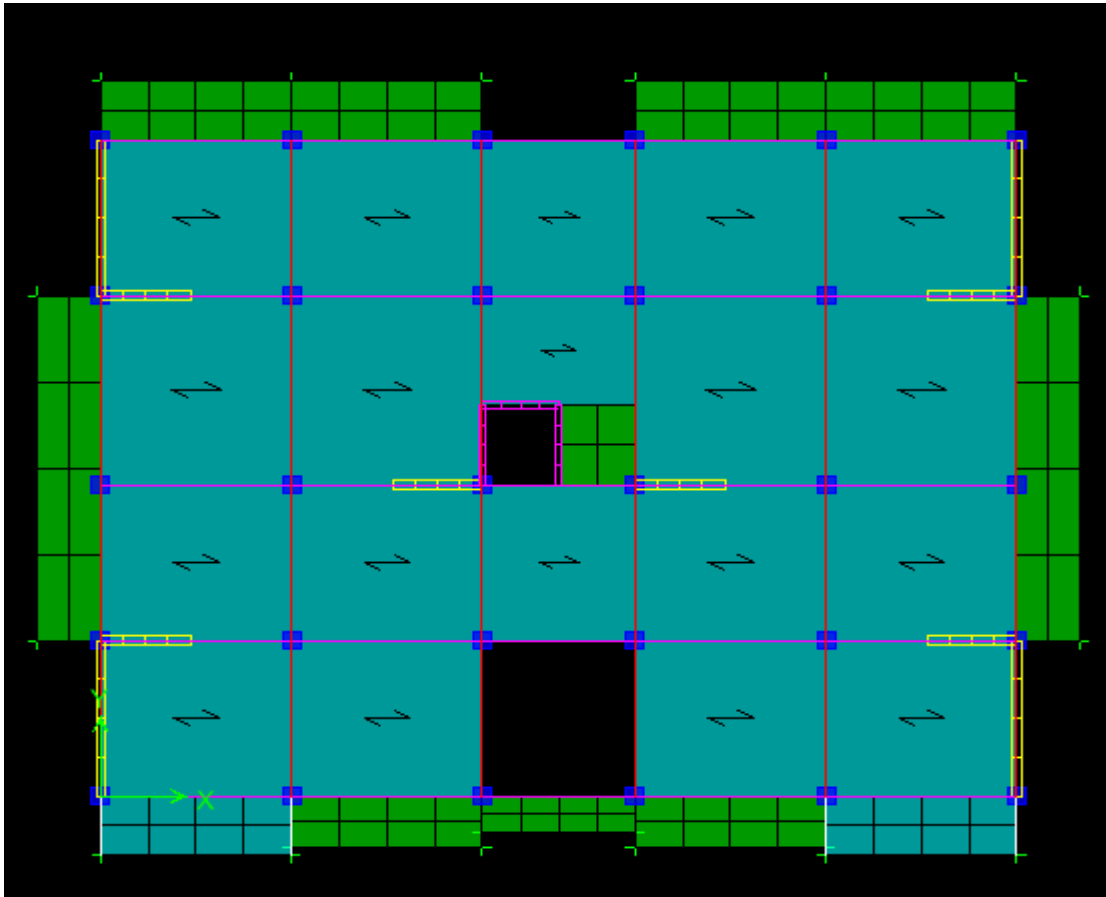


Figure VI.1. Variante 1

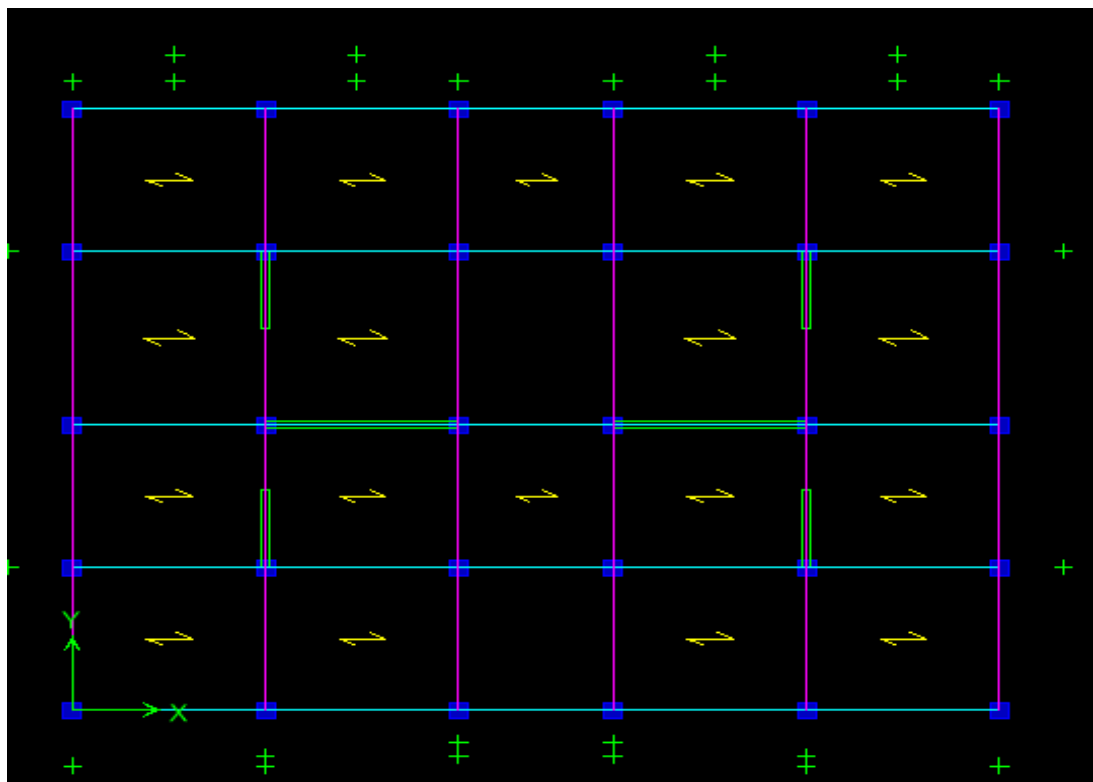


Figure VI.2. Variante 2

RESULTATS DE LA VARIANTE 1 :**a)comportement dynamique :****Tableau VI.1.** Résultats du comportement dynamique de la variante 1

Mode	Période	Pourcentage de participation massique			Pourcentage cumulé de participation massique		Nature
		UX	UY	RZ	SumUX	SumUY	
1	0,840507	70,5267	0,4934	0,2151	70,5267	0,4934	Trans X-X
2	0,702525	0,4046	65,5895	1,2162	70,9313	66,0829	Trans Y-Y
3	0,665803	0,315	1,1172	66,1925	71,2463	67,2001	Torsion
4	0,222625	16,0136	0,0724	0,0204	87,2599	67,2725	-
5	0,16112	0,0366	6,666	0,0261	87,2965	73,9385	-
6	0,150242	0,2435	0,0889	2,2634	87,54	74,0274	-
7	0,142885	0,0002	9,95	4,7024	87,5403	83,9774	-
8	0,14097	0,3141	3,404	9,4831	87,8544	87,3814	-
9	0,138113	0,0168	0,3187	3,7211	87,8712	87,7	
10	0,097885	5,7499	0,0306	0,0116	93,6212	87,7307	
11	0,062791	0,0325	6,4039	0,1594	93,6537	94,1346	

La période propre de la structure est de **0,840507s**, donc notre structure est rigide.

. Le premier et le deuxième mode de vibration sont des modes de translation suivant le sens

« **X-X** », « **Y-Y** » mobilisent respectivement **70,5267%** et **65,5895%** de la masse modale de la structure.

Le nombre de modes à prendre en considération est **11 modes**. Car c'est à ce mode que la somme des masses modales effectives pour les modes retenues atteint les 90% dans les deux directions « X », « Y » (**Article 4.3.4 du RPA99**) [01].

VI.1. Résultats de la variante 2

a. Comportement dynamique

Mode	Période	Pourcentage de participation massique			Pourcentage cumulé de participation massique		Nature
		UX	UY	RZ	SumUX	SumUY	
1	0,649143	1,8257	0.0710	73,0631	1,8257	0,2109	Torsion
2	0,570948	0.0215	72,7731	1,0259	1,8257	72,7731	Trans Y-Y
3	0,43817	68,5354	0.7458	1,8499	68,5354	72,7731	Trans X-X
4	0,201487	0,2501	0.0202	12,7053	68,7855	72,7731	-
5	0,167456	0.0572	13,7456	0,7454	68,7855	86,5188	-
6	0,110109	17,4619	0.3046	0,2109	86,2474	86,5188	-
7	0,099337	0,0536	0.0572	5,2117	86,301	86,5188	-
8	0,092417	0.0092	1,0259	0,0312	86,301	87,5446	-
9	0,085494	0,8518	0.0075	0,0962	87,1528	87,5446	
10	0,080136	0,1945	0.0455	0,0249	94,0082	87,5446	
11	0,075578	0.0075	5,0606	0,006	96,9926	92,6052	

Tableau VI.9 : Résultats du comportement dynamique de la variante 2

La période propre de la structure est de **0,649143s**, donc notre structure est rigide.

. Le premier mode de vibration est un mode de torsion, le deuxième mode est une translation sens **Y-Y** mobilise de **72,7731%** de la masse modale de la structure.

Et le troisième mode de vibration est un mode est une translation sens **X-X** mobilise de **68,5354%** de la masse modale de la structure

. Le nombre de modes à prendre en considération est **11 modes**. Car c'est à ce mode que la somme des masses modales effectives pour les modes retenue atteint les 90% dans les deux directions « X », « Y » (**Article 4.3.4 du RPA99**) [01].

D'après les résultats présentes dans le tableau ci-dessus, on voit que dans la première variante les premiers modes sont des translations, puis une torsion ce qui veut dire que la structure a un bon comportement modal. Or, que dans la deuxième variante, on constate que le premier mode est une torsion, puis une translation ce qui diminue la rigidité flexionnelle de la structure.

La somme des masses modales effectives pour les modes retenues soit égale à 90% au moins de la masse totale de la structure sont atteintes au 11^{ème} mode

Tableau VI.25 : Résultats de comparaison des caractéristiques dynamiques

	Mode	1	2	3	9	10	11
Variante 1	Période	0,840 507	0,702 525	0,6658 03
	UX	70,52 67	0,404 6	0,315
	UY	0,493 4	65,58 95	1,1172
	RZ	0,215 1	1,216 2	66,192 5
	SumUX	70,52 67	70,93 13	71,246 3	...	87,871 2	93,621 2	93,6537
	SumUY	0.264 7	73.32 36	73.345 1	...	87,7	87,730 7	94,1346
Variante 2	Période	0,649 143	0,570 948	0,4381 7
	UX	1,825 7	0.021 5	68,535 4
	UY	0.071 0	72,77 31	0.7458
	RZ	73,06 31	1,025 9	1,8499
	SumUX	1,825 7	1,825 7	68,535 4	...	87,152 8	94,008 2	96,9926
	SumUY	0.144 8	69.19 65	69.308 1	...	87,544 6	87,544 6	92,6052

VI.7. Observation:

✓ → Favorable.

x → Défavorable.

Tableau VI.27. Récapitulatif des points récoltés par les DEUX variantes.

	Variante 1	Variante 2
Comportement dynamique	✓	X

La variante ayant récoltée le plus critère favorable est la variante 1. C'est donc la disposition optimale des voiles

Conclusion

La variante (01) présente le meilleur comportement dynamique, par conséquent on peut dire qu'elle est plus stable que l'autre variante étudiée

IV-1 Introduction :

Le système de contreventement est l'ensemble des éléments structuraux assurant à la fois, la rigidité et la stabilité vis-à-vis des forces horizontales et verticales.

Dans le cas de notre bâtiment, le contreventement est assuré par des portiques et voiles disposés dans deux sens longitudinal et transversale. Cela nous amène alors à déterminer le pourcentage de l'effort sismique que reprend chaque élément (portique et voiles), afin de définir le type de contreventement, on utilise la méthode des inerties équivalentes.

Calcul des rigidités linéaires des poteaux et des poutres :

❖ La rigidité linéaire d'un poteau est : $K_{poteau} = \frac{I_{pot}}{h_c}$

❖ La rigidité linéaire d'une poutre est : $K_{poutre} = \frac{I_{ptr}}{L_c}$

Identification des paramètres :

I : moment d'inertie de l'élément $\left(I = \frac{b h^3}{12}\right)$.

h_c : hauteur du poteau $h_c = \bar{h} + \frac{1}{2}e_{pot}$

L_c : longueur de la poutre $L_c = \bar{L} + \frac{1}{2}h_{poutre}$

Avec :

\bar{h} : Hauteur entre nus des poteaux. $\bar{h} = h_e - h_{poutre}$.

\bar{L} : Longueur de la poutre entre nus des appuis $\bar{L} = L_0 - e_{poteaux}$.

h_e : Hauteur entre nus d'appuis (poutres).

h_c : Hauteur des poteaux entre axe des poutres.

h_p : Hauteur de la poutre.

e_p : Largeur des poteaux

L_c : Longueur de la poutre entre axe des poteaux.

K : Rigidité linéaire (poutre, poteau).

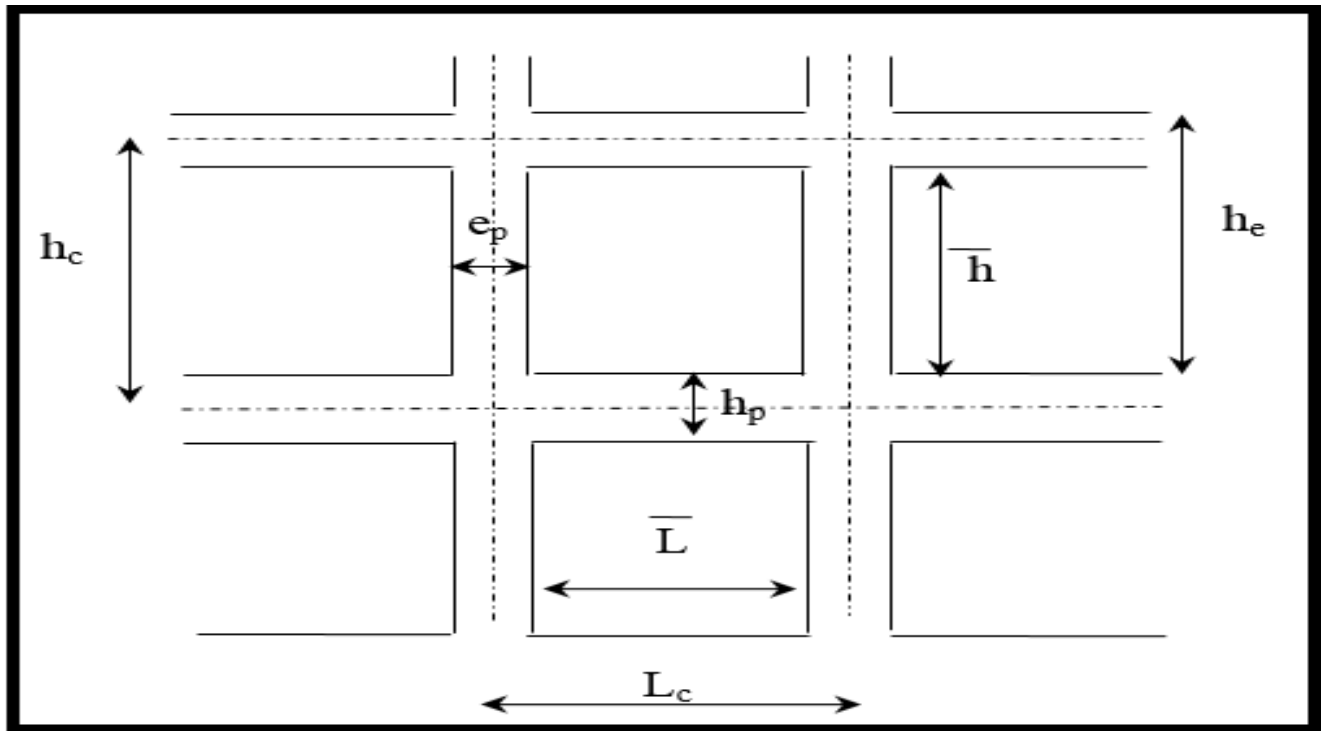


Figure IV.1 : Coupe verticale d'un niveau.

Calcul des coefficients \bar{K} (rigidités moyennes) :

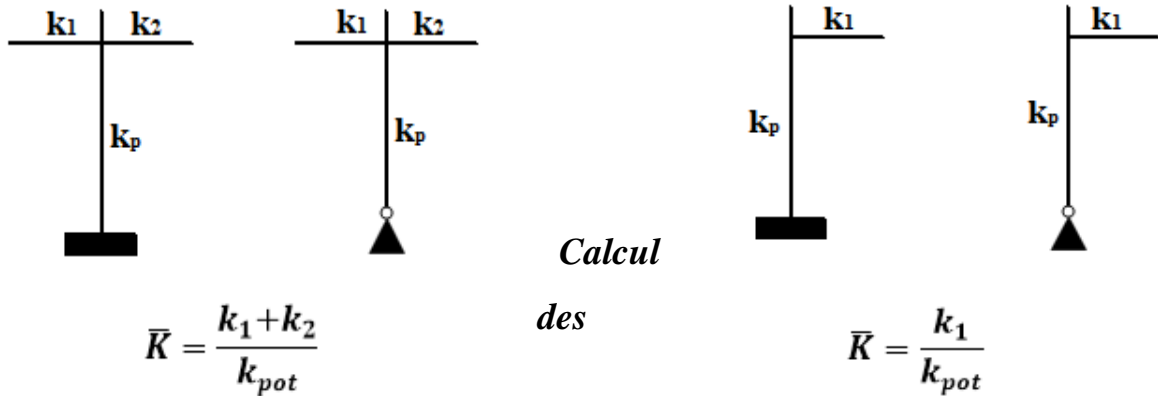
I^{er} Cas : étages courant $\bar{K} = \frac{\sum K_{poutre} \times (poutre\ sup + poutre\ inf)}{2 K_p}$

$$\bar{K} = \frac{k_1 + k_2 + k_3 + k_4}{2 \times k_p}$$

$$\bar{K} = \frac{k_1 + k_2 + k_3}{2 \times k_p}$$

$$\bar{K} = \frac{k_1 + k_2}{2 \times k_p}$$

2^{ème} Cas : Premier niveau : $\bar{K} = \frac{\Sigma K_{ptr} \times (poutres sup)}{K_{pot}}$



Coefficients de correction a_j^i des rigidités des poteaux :

1^{er} Cas : Etage courant : $a_j^i = \frac{\bar{K}}{2 + \bar{K}}$

2^{ème} Cas : Premier niveau :

- Poteau encastré à la base : $a_j^i = \frac{0,5 + \bar{K}}{2 + \bar{K}}$
- Poteau articulé à la base : $a_j^i = \frac{0,5 + \bar{K}}{(1 + 2\bar{K})}$

Calcul des rigidités des poteaux « i » au niveau « j » :

$$r_j^i = \frac{12 \times E}{h_{c_j}^2} \times a_j^i \times k_{pot j}^i$$

Avec E_i , module de déformations instantanées du béton.

Calcul de la rigidité du portique « i » du niveau « j » :

$$R_{jx} = \sum r_{ij} \text{ Pour chaque niveau dans le sens longitudinal.}$$

$$R_{jy} = \sum r_{ij} \text{ Pour chaque niveau dans le sens transversal.}$$

Les résultats des rigidités linéaires, \bar{K} , a_j^i et r_j^i , sont résumés dans les tableaux suivants :

Tableau IV.1 : Rigidités linéaires des poteaux dans le sens X-X.

Niveaux	<i>b</i> (cm)	<i>h</i> (cm)	<i>I</i> (cm ⁴)	<i>h_e</i> (cm)	<i>h_p</i> (cm)	\bar{h} (cm)	<i>e_{pot}</i> (cm)	<i>h_c</i> (cm)	<i>K_{poteau}</i>
7	30	30	67500	306	35	271	30	286	236,01399
6	30	30	67500	306	35	271	30	286	236,01399
5	30	30	67500	306	35	271	30	286	236,01399
4	35	35	125052,08	306	35	271	35	288,5	433,45609
3	35	35	125052,08	306	35	271	35	288,5	433,45609
2	35	35	125052,08	306	35	271	35	288,5	433,45609
1	40	40	213333,33	306	35	271	40	291	733,10424
RDC	40	40	213333,33	306	35	271	40	291	733,10424
S-Sol 1	40	40	213333,33	306	35	271	40	291	733,10424

Tableau IV.2 : Rigidités linéaires des poteaux dans le sens Y-Y.

Niveaux	<i>b</i> (cm)	<i>h</i> (cm)	<i>I</i> (cm ⁴)	<i>h_e</i> (cm)	<i>h_p</i> (cm)	\bar{h} (cm)	<i>e_{pot}</i> (cm)	<i>h_c</i> (cm)	<i>K_{poteau}</i>
7	30	30	67500	306	35	271	30	286	236,01399
6	30	30	67500	306	35	271	30	286	236,01399
5	30	30	67500	306	35	271	30	286	236,01399
4	35	35	125052,08	306	35	271	35	288,5	433,45609
3	35	35	125052,08	306	35	271	35	288,5	433,45609
2	35	35	125052,08	306	35	271	35	288,5	433,45609
1	40	40	213333,33	306	35	271	40	291	733,10424
RDC	40	40	213333,33	306	35	271	40	291	733,10424
S-Sol 1	40	40	213333,33	306	35	271	40	291	733,10424

Tableau IV.3 : Rigidités linéaires des poutres dans le sens X-X.

Niveaux	Travée	<i>b</i> (cm)	<i>h</i> (cm)	<i>I</i> (cm)	<i>L₀</i>	<i>e_{pot}</i> (cm)	\bar{L} (cm)	<i>h_{poutre}</i> (cm)	<i>L_c</i> (cm)	<i>K_{poutre}</i>
ET5 → ET7	1	25	35	8,93E+04	425	30	395	35	412,5	2,16E+02
	2	25	35	8,93E+04	425	30	395	35	412,5	2,16E+02
	3	25	35	8,93E+04	340	30	310	35	327,5	2,72E+02
	4	25	35	8,93E+04	425	30	395	35	412,5	2,16E+02
	5	25	35	8,93E+04	425	30	395	35	412,5	2,16E+02

ET2 → ET4	1	25	35	8,93E+04	425	35	390	35	407,5	2,19E+02
	2	25	35	8,93E+04	425	35	390	35	407,5	2,19E+02
	3	25	35	8,93E+04	340	35	305	35	322,5	2,77E+02
	4	25	35	8,93E+04	425	35	390	35	407,5	2,19E+02
	5	25	35	8,93E+04	425	35	390	35	407,5	2,19E+02
S-SOL → ET1	1	25	35	8,93E+04	425	40	385	35	402,5	2,22E+02
	2	25	35	8,93E+04	425	40	385	35	402,5	2,22E+02
	3	25	35	8,93E+04	340	40	300	35	317,5	2,81E+02
	4	25	35	8,93E+04	425	40	385	35	402,5	2,22E+02
	5	25	35	8,93E+04	425	40	385	35	402,5	2,22E+02

Tableau IV.4 : Rigidités linéaires des poutres dans le sens Y-Y.

Niveaux	Travée	b (cm)	h (cm)	I (cm)	L_0	e_{pot} (cm)	\bar{L} (cm)	h_{poutre} (cm)	L_c (cm)	K_{poutre}
ET5 → ET7	1	25	35	8,93E+04	370	30	340	35	357,5	2,50E+02
	2	25	35	8,93E+04	370	30	340	35	357,5	2,50E+02
	3	25	35	8,93E+04	450	30	420	35	437,5	2,04E+02
	4	25	35	8,93E+04	370	30	340	35	357,5	2,50E+02
ET2 → ET4	1	25	35	8,93E+04	370	35	335	35	352,5	2,53E+02
	2	25	35	8,93E+04	370	35	335	35	352,5	2,53E+02
	3	25	35	8,93E+04	450	35	415	35	432,5	2,06E+02
	4	25	35	8,93E+04	370	35	335	35	352,5	2,53E+02
S-SOL → ET1	1	25	35	8,93E+04	370	40	330	35	347,5	2,57E+02
	2	25	35	8,93E+04	370	40	330	35	347,5	2,57E+02
	3	25	35	8,93E+04	450	40	410	35	427,5	2,08E+02
	4	25	35	8,93E+04	370	40	330	35	347,5	2,57E+02

Tableau IV.5 : Rigidités des portiques dans le sens X-X

Niveaux	Travée	K_{poutre} (cm^3)	Pot	K_{poteau} (cm^3)	\bar{K}	a_j^i	E (MPa)	h_c (cm^3)	r_j^i (N/m)	R_x^j (N/m)
ET5 → ET7	A-B	216,54	A	236,01	0,92	0,36	321642	286	4009,17	28064,23
	B-C	216,54	B	236,01	1,84	0,53	321642	286	5902,40	
	C-D	272,74	C	236,01	2,07	0,53	321642	286	5902,40	
	D-E	216,54	D	236,01	1,84	0,55	321642	286	6125,13	
	E-F	216,54	E	236,01	1,83	0,55	321642	286	6125,13	
ET2 → ET4	A-B	219,20	A	433,46	0,51	0,24	321642	288,5	4824,17	36583,29
	B-C	219,20	B	433,46	1,01	0,40	321642	288,5	7839,28	
	C-D	276,97	C	433,46	1,15	0,36	321642	288,5	7839,28	
	D-E	219,20	D	433,46	1,01	0,40	321642	288,5	8040,28	
	E-F	219,20	E	433,46	1,01	0,40	321642	288,5	8040,28	
ET1 RDC	A-B	221,92	A	733,10	0,30	0,13	321642	291	5346,27	42770,17
	B-C	221,92	B	733,10	0,61	0,27	321642	291	9021,83	
	C-D	281,33	C	733,10	0,69	0,29	321642	291	9690,12	
	D-E	221,92	D	733,10	0,61	0,27	321642	291	9690,12	
	E-F	221,92	E	733,10	0,30	0,13	321642	291	9021,83	
S-SOL	A-B	221,92	A	733,10	0,30	0,35	321642	291	11694,97	66828,41
	B-C	221,92	B	733,10	0,61	0,43	321642	291	14368,11	
	C-D	281,33	C	733,10	0,69	0,44	321642	291	14702,25	
	D-E	221,92	D	733,10	0,61	0,43	321642	291	14368,11	
	E-F	221,92	E	733,10	0,30	0,35	321642	291	11694,97	

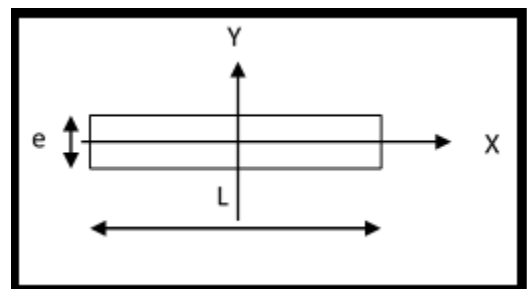
Tableau IV.6 : Rigidités des portiques dans le sens Y-Y.

Niveaux	Travée	K_{poutre} (cm^3)	Pot	K_{poteau} (cm^3)	\bar{K}	a_j^i	E (MPa)	h_c (cm^3)	r_j^i (N/m)	R_y^j (N/m)
ET5 → ET7	(1-1)	249.79	1	236,01	1.06	0,35	321642	286	3897.80	18932.19
	(2-2)	249.79	2	236,01	2.12	0,51	321642	286	5679.66	
	(3-3)	204.11	3	236,01	1.92	0,49	321642	286	5456.93	
	(4-4)	249.79	4	236,01	1.06	0,35	321642	286	3897.80	
ET2 → ET4	(1-1)	253.33	1	433,46	0.58	0,22	321642	288,5	4422.16	28945.03
	(2-2)	253.33	2	433,46	2.15	0,52	321642	288,5	10452.37	
	(3-3)	206.47	3	433,46	1.06	0,35	321642	288,5	7035.25	
	(4-4)	253.33	4	433,46	1.06	0,35	321642	288,5	7035.25	
ET1 RDC	(1-1)	256.98	1	733,10	0.35	0,15	321642	291	5012.13	29738.64
	(2-2)	256.98	2	733,10	0.70	0,26	321642	291	8687.69	
	(3-3)	208.88	3	733,10	0.64	0,24	321642	291	8019.41	
	(4-4)	256.98	4	733,10	0.64	0,24	321642	291	8019.41	
S-SOL	(1-1)	256.98	1	733,10	0.35	0,36	321642	291	11103.80	51200.85
	(2-2)	256.98	2	733,10	0.70	0,44	321642	291	13571.31	
	(3-3)	208.88	3	733,10	0.64	0,43	321642	291	13262.87	
	(4-4)	256.98	4	733,10	0.64	0,43	321642	291	13262.87	

Caractéristique géométrique des voiles :

Les force sismiques peuvent engendrer des torsions dans les structure sur les quelles agissant elles sont pratiquement préjudiciables lorsque les résultats de ses forces se trouvent excentrées de façons notable par rapport au centre de torsion.

Donc le déplacement des voiles doit être le plus adéquat possible de manière à résister à l'effort sismique d'une part et limiter la torsion du bâtiment due aux charges d'autre part.

**Rigidités des refends (voiles) :****Calcul des inerties des voiles :**

Les voiles longitudinaux (x-x) :

$$I_x = \frac{l \times e^3}{12} ; I_y = \frac{e \times l^3}{12}$$

$I_x \ll I_y$: I_x est négligeable devant I_y

Les voiles transversaux (y-y) :

$$I_x = \frac{e \times l^3}{12} ; I_y = \frac{l \times e^3}{12}$$

$I_y \ll I_x$: I_y est négligeable devant I_x

Calcul des rigidités des voiles :

- Dans le sens longitudinal : $r_x^j = \frac{12E_l I_y}{h^3}$
- Dans le sens transversal : $r_y^j = \frac{12E_l I_x}{h^3}$

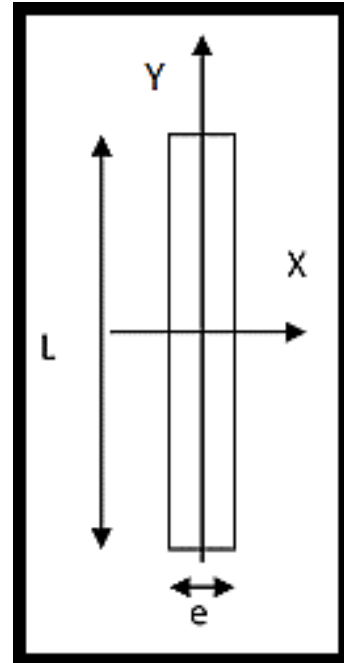


Tableau IV.7 : Rigidité des voiles longitudinaux (X-X).

Niveaux	Voiles	e (cm)	L (cm)	I_x (cm ⁴)	E (MPa)	h_e (cm)	r_x^j (N/m)	$R_x^j = \sum r_x^j$
S-SOL → ET7	VL1	25	200	16666666,67	32164,2	306	224511.4373	1347068.624
	VL2	25	200	16666666,67	32164,2	306	224511.4373	
	VL3	25	200	16666666,67	32164,2	306	224511.4373	
	VL4	25	200	16666666,67	32164,2	306	224511.4373	
	VL5	25	200	16666666,67	32164,2	306	224511.4373	
	VL6	25	200	16666666,67	32164,2	306	224511.4373	

Tableau IV.8 : Rigidité des voiles transversaux (Y-Y).

Niveaux	Voiles	e (cm)	L (cm)	I_y (cm ⁴)	E (MPa)	h_e (cm)	r_y^j (N/m)	$R_y^j = \sum r_y^j$
S-SOL → ET7	VT1	25	370	105527083.3	32164,2	306	1421522.229	5686088.916
	VT2	25	370	105527083.3	32164,2	306	1421522.229	
	VT3	25	370	105527083.3	32164,2	306	1421522.229	
	VT4	25	370	105527083.3	32164,2	306	1421522.229	

Calcul des rigidités de l'ensemble « portique + voiles » :

Tableau IV.9 : Rigidité de l'ensemble « Portiques + Voiles ».

Niveaux	Portiques		Voiles		Portiques + Voiles	
	R_x^j	R_y^j	R_x^j	R_y^j	R_x^j	R_y^j
ET5 → ET7	28064,23	18932.19	1347068.624	5686088.916	1375132.854	5705021.106
ET2 → ET4	36583.29	28945.03	1347068.624	5686088.916	1383651.914	5715033.946
RDC → ET1	42770.17	29738.64	1347068.624	5686088.916	1389838.794	5715827.556
S-SOL	66828.41	51200.85	1347068.624	5686088.916	1413897.034	5737289.766

Inertie fictive des portiques et des refends :

Dans le cas où une ossature est composée, à la fois de portique et murs de refends, nous allons utiliser la méthode exposée dans l'ouvrage d'Albert Fuentes « *calcul pratique des ossatures de bâtiment en béton armé* », dans le but de comparer l'inertie des voiles à celle des portiques, qui consiste à attribuer une inertie fictive aux portiques.

Pour déterminer cette inertie fictive, il suffira de calculer les déplacements de chaque portique au droit de chaque plancher, sous l'effet d'une série de forces horizontales égales à 1 tonnes, et de comparer ces déplacements aux flèches que prendrait un refend bien déterminé de l'ouvrage, sous l'effet du même système de forces horizontales. En fixant l'inertie du refend à 1 m^4 , il sera alors possible d'attribuer à chaque portique et pour chaque niveau une « Inertie fictive » puisque dans l'hypothèse de la raideur infinie des planchers, nous devons obtenir la même flèche, à chaque niveau, pour les refends et pour les portiques.

Calcul de l'inertie fictive :

L'inertie des portiques est donnée par la formule suivante :

$$I = \frac{f_n}{D_n}$$

D_n : Déplacement du niveau n (somme des déplacements des portiques du niveau n)

$$D_n = \sum \Delta_n$$

Δ_n : Déplacement du portique au niveau n.

f_n : Flèche du refend au même niveau.

I : Inertie fictive du portique au niveau n.

Calcul des flèches des refends :

Le calcul des flèches des refends dont $I = 1 \text{ m}^4$, soumises au même système de force que les portiques (une force égale à 1 tonne à chaque étage), sera obtenu par la méthode des « moments des aires ».

Le diagramme des moments fléchissant engendré par la série de forces horizontales égales 1 tonne , est une succession de trapèzes superposés et délimités par les niveaux.

La flèche est donnée par la formule suivante : $f_n = \frac{\sum S_i \times d_i}{EI}$

S_i : Surface de trapèze : $S_i = \frac{(b_i + b_{i+1}) \times h_i}{2}$

d_i : Distance entre le centre de gravité du trapèze et le niveau considéré :

$$d_i = \frac{(2b_i + b_{i+1}) \times h_i}{3(b_i + b_{i+1})}$$

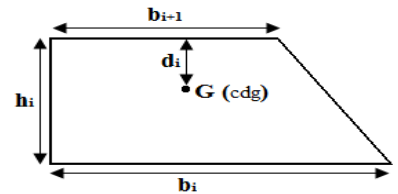


Figure IV-2 : trapèze de calcul

Diagramme des moments des aires :

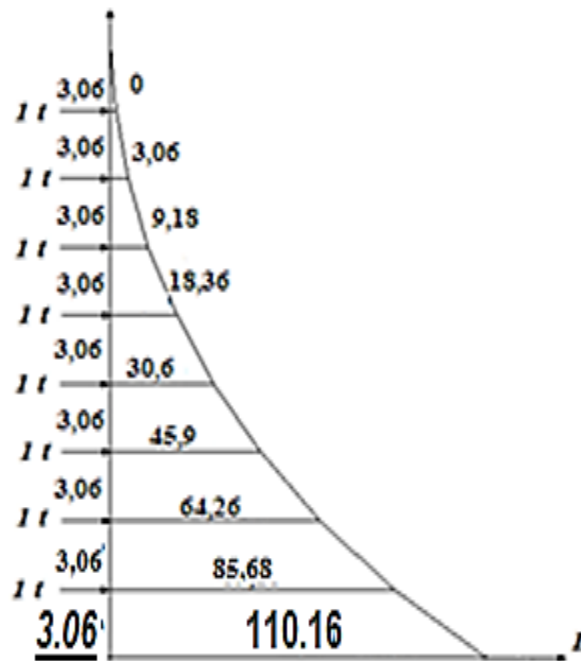


Figure IV.3 : Diagramme des moments des aires.

Le tableau suivant donne la section des aires « S_i » et la position de centre de gravité « d_i » à partir du diagramme des moments :

Tableau IV.10 : section des aires et position du CDG.

Niveaux	b_{i+1}	b_i	h_e	d_i	s_i	$s_i \times d_i$	$\sum s_i \times d_i$
ET7	0	3,06	3,06	2,04	4.682	9.551	2147.319
ET6	3,06	9,18	3,06	1,785	18.727	33.428	2137.768
ET5	9,18	18,36	3,06	1,7	42.136	71.631	2104.340
ET4	18,36	30,6	3,06	1,657	74.909	124.199	2032.709
ET3	30,6	45,9	3,06	1,632	117.045	191.017	1908.510
ET2	45,9	64,26	3,06	1,615	168.545	272.200	1717.493
ET1	64,26	85,68	3,06	1,602	229.408	367.741	1445.293
RDC	85,68	110,16	3,06	1.594	299.635	477.618	1077.552
S-SOL	110,16	137.70	3,06	1.582	379.225	599.934	599.934

Calcul de la flèche :

$$f_{S-sol} = \frac{379.225 \times 2,37}{EI} = \frac{599.934}{EI}$$

$$f_{RDC} = \frac{1077.552}{EI}$$

$$f_1 = \frac{1445.293}{EI}$$

$$f_2 = \frac{1717.493}{EI}$$

$$f_3 = \frac{1908.510}{EI}$$

$$f_4 = \frac{2032.709}{EI}$$

$$f_5 = \frac{2104.340}{EI}$$

$$f_6 = \frac{2137.768}{EI}$$

$$f_7 = \frac{2147.319}{EI}$$

Calcul des déplacements des portiques :

$$E\Delta_n = E\psi_n \times h_e$$

Avec :

$$E\psi_n = \frac{M_n}{12 \times \sum K_{poteaux}^n} + \frac{E\theta_n + E\theta_{n+1}}{2}$$

h_e : Hauteur d'étage.

M_n : Moment d'étage : $M_n = T_n \times h_e$

T_n : Effort tranchant au niveau « n ».

$E\theta$: Rotation d'étage :

- Pour les poteaux d'étages courants : $E\theta_n = \frac{M_n + M_{n+1}}{24 \times \sum K_{poutres}^n}$

- Pour les poteaux encastres à la base : $E\theta_1 = \frac{M_1 + M_2}{24 \times \sum K_{poutres}^1 + 2 \sum K_{poteaux}^1}$

- Pour les poteaux articulés à la base : $E\theta_1 = \frac{2 \times M_1 + M_2}{24 \times \sum K_{poutres}^1}$

Les tableaux suivants nous donnent les inerties fictives des portiques pour chaque niveau :

Tableau IV.11 : Inerties fictives des portiques dans le sens longitudinales (X-X).

Niveaux	Portique	h_e (m)	M_n (t.m)	M_{n+1} (t.m)	$\sum K_{pot}$ (m^3) 10^{-6}	$\sum K_{pout}$ (m^3) 10^{-6}	$E\theta_n$ (t/m ²)	$E\psi_n$ (t/m ²)	$E\Delta_n$ (KN/m)	$D_n = \sum \Delta_n$ (KN/m)	$EIf = \sum S_i x d_i$ (KN.m ³)	I (m ⁴)	$\sum I$ (m ⁴)
ET7	(A-A)	3,06	3,06	0	236.01	216,54	588.805	1669,267	5107,95702	24982,8988	2147.319	0,0859515	4,29 E-01
	(B-B)	3,06	3,06	0	236.01	216,54	588.805	1608,604	4922,32824	24982,8988	2147.319	0,0859515	
	(C-C)	3,06	3,06	0	236.01	272,74	467.478	1608,604	4922,32824	24982,8988	2147.319	0,0859515	
	(D-D)	3,06	3,06	0	236.01	216,54	588.805	1608,604	4922,32824	24982,8988	2147.319	0,0859515	
	(E-E)	3,06	3,06	0	236.01	216,54	588.805	1669,267	5107,95702	24982,8988	2147.319	0,0859515	
ET6	(A-A)	3,06	6,12	3,06	236.01	216,54	1766.417	2846,879	8711,44974	41886,5805	2137.768	0,0510370	2,55E-01
	(B-B)	3,06	6,12	3,06	236.01	216,54	1766.417	2664,889	8154,56034	41886,5805	2137.768	0,0510370	
	(C-C)	3,06	6,12	3,06	236.01	272,74	1402.435	2664,889	8154,56034	41886,5805	2137.768	0,0510370	
	(D-D)	3,06	6,12	3,06	236.01	216,54	1766.417	2664,889	8154,56034	41886,5805	2137.768	0,0510370	
	(E-E)	3,06	6,12	3,06	236.01	216,54	1766.417	2846,879	8711,44974	41886,5805	2137.768	0,0510370	
ET5	(A-A)	3,06	9,18	6,12	236.01	216,54	2944.029	4024,492	12314,9455	58790,2592	2104.340	0,0357940	1,79E-01
	(B-B)	3,06	9,18	6,12	236.01	216,54	2944.029	3721,173	11386,7894	58790,2592	2104.340	0,0357940	
	(C-C)	3,06	9,18	6,12	236.01	272,74	2337.391	3721,173	11386,7894	58790,2592	2104.340	0,0357940	
	(D-D)	3,06	9,18	6,12	236.01	216,54	2944.029	3721,173	11386,7894	58790,2592	2104.340	0,0357940	
	(E-E)	3,06	9,18	6,12	236.01	216,54	2944.029	4024,492	12314,9455	58790,2592	2104.340	0,0357940	
ET4	(A-A)	3,06	12,24	9,18	433.46	219,20	4071.624	6424,782	19659,8329	93101,7425	2032.709	0,0218332	1,09E-01
	(B-B)	3,06	12,24	9,18	433.46	219,20	4071.624	6000,156	18360,4774	93101,7425	2032.709	0,0218332	
	(C-C)	3,06	12,24	9,18	433.46	276,97	3222.371	6000,156	18360,4774	93101,7425	2032.709	0,0218332	
	(D-D)	3,06	12,24	9,18	433.46	219,20	4071.624	6000,156	18360,4774	93101,7425	2032.709	0,0218332	
	(E-E)	3,06	12,24	9,18	433.46	219,20	4071.624	6000,156	18360,4774	93101,7425	2032.709	0,0218332	
ET3	(A-A)	3,06	15,3	12,24	433.46	219,20	5234.945	8176,393	25019,7626	120087,01	1908.510	0,0158927	7,95E-02
	(B-B)	3,06	15,3	12,24	433.46	219,20	5234.945	7630,445	23349,1617	120087,01	1908.510	0,0158927	
	(C-C)	3,06	15,3	12,24	433.46	276,97	4143.048	7630,445	23349,1617	120087,01	1908.510	0,0158927	
	(D-D)	3,06	15,3	12,24	433.46	219,20	5234.945	7630,445	23349,1617	120087,01	1908.510	0,0158927	
	(E-E)	3,06	15,3	12,24	433.46	219,20	5234.945	8176,393	25019,7626	120087,01	1908.510	0,0158927	

ET2	(A-A)	3,06	18,36	15,3	433.46	219,20	6398.266	9928,003	30379,6892	145772,907	1717.493	0,01178197	5,89E-02
	(B-B)	3,06	18,36	15,3	433.46	219,20	6398.266	9260,733	28337,843	145772,907	1717.493	0,01178197	
	(C-C)	3,06	18,36	15,3	433.46	276,97	5063.725	9260,733	28337,843	145772,907	1717.493	0,01178197	
	(D-D)	3,06	18,36	15,3	433.46	219,20	6398.266	9260,733	28337,843	145772,907	1717.493	0,01178197	
	(E-E)	3,06	18,36	15,3	433.46	219,20	6398.266	9928,003	30379,6892	145772,907	1717.493	0,01178197	
ET1	(A-A)	3,06	21,42	18,36	733.10	221,92	7468.907	9903,773	30305,5454	144288,15	1445.293	0,0100167	5,00E-02
	(B-B)	3,06	21,42	18,36	733.10	221,92	7468.907	9115,148	27892,3529	144288,15	1445.293	0,0100167	
	(C-C)	3,06	21,42	18,36	733.10	281,33	5891.657	9115,148	27892,3529	144288,15	1445.293	0,0100167	
	(D-D)	3,06	21,42	18,36	733.10	221,92	7468.907	9115,148	27892,3529	144288,15	1445.293	0,0100167	
	(E-E)	3,06	21,42	18,36	733.10	221,92	7468.907	9903,773	30305,5454	144288,15	1445.293	0,0100167	
RDC	(A-A)	3,06	24,48	21,42	733.10	221,92	8617.970	11400,674	34886,0624	166076,953	1077.552	0,00648827	3,24E-02
	(B-B)	3,06	24,48	21,42	733.10	221,92	8617.970	10490,722	32101,6093	166076,953	1077.552	0,00648827	
	(C-C)	3,06	24,48	21,42	733.10	281,33	6798.066	10490,722	32101,6093	166076,953	1077.552	0,00648827	
	(D-D)	3,06	24,48	21,42	733.10	221,92	8617.970	10490,722	32101,6093	166076,953	1077.552	0,00648827	
	(E-E)	3,06	24,48	21,42	733.10	221,92	8617.970	11400,674	34886,0624	166076,953	1077.552	0,00648827	
S-SOL	(A-A)	3,06	27.54	24,48	733.10	221,92	7658.695	10789,236	33015,0622	155783,067	599.934	0,003851086	1,92E-02
	(B-B)	3,06	27.54	24,48	733.10	221,92	7658.695	9777,009	29917,6475	155783,067	599.934	0,003851086	
	(C-C)	3,06	27.54	24,48	733.10	281,33	6329.915	9777,009	29917,6475	155783,067	599.934	0,003851086	
	(D-D)	3,06	27.54	24,48	733.10	221,92	7658.695	9777,009	29917,6475	155783,067	599.934	0,003851086	
	(E-E)	3,06	27.54	24,48	733.10	221,92	7658.695	10789,236	33015,0622	155783,067	599.934	0,003851086	

Tableau IV.12 : Inerties fictives des portiques dans le sens transversales (Y-Y).

Niveaux	Portique	h_e (m)	M_n (t.m)	M_{n+1} (t.m)	$\sum K_{pot}$ (m ³) 10 ⁻⁶	$\sum K_{pout}$ (m ³) 10 ⁻⁶	$E\theta_n$ (t/m ²)	$E\psi_n$ (t/m ²)	$E\Delta_n$ (KN/m)	$D_n = \sum \Delta_n$ (KN/m)	EIf (KN.m ³)	I (m ⁴)	$\sum I$ (m ⁴)
ET7	(1-1)	3,06	3,06	0	236.01	249.79	510,429	1590,892	4868,12952	19822,0741	2147.319	0,1083297	4,33E-01
	(2-2)	3,06	3,06	0	236.01	249.79	510,429	1648,009	5042,90754	19822,0741	2147.319	0,1083297	
	(3-3)	3,06	3,06	0	236.01	204.11	624.663	1648,009	5042,90754	19822,0741	2147.319	0,1083297	
	(4-4)	3,06	3,06	0	236.01	249.79	510,429	1590,892	4868,12952	19822,0741	2147.319	0,1083297	
ET6	(1-1)	3,06	6,12	3,06	236.01	249.79	1531,286	3692,21	11298,1626	46241,3308	2137.768	0,04623068	1,85E-01
	(2-2)	3,06	6,12	3,06	236.01	249.79	1531,286	3863,563	11822,5028	46241,3308	2137.768	0,04623068	
	(3-3)	3,06	6,12	3,06	236.01	204.11	1873,989	3863,563	11822,5028	46241,3308	2137.768	0,04623068	
	(4-4)	3,06	6,12	3,06	236.01	249.79	1531,286	3692,21	11298,1626	46241,3308	2137.768	0,04623068	
ET5	(1-1)	3,06	9,18	6,12	236.01	249.79	2552,144	5793,532	17728,2079	72966,618	2104.340	0,0288397	1,15E-01
	(2-2)	3,06	9,18	6,12	236.01	249.79	2552,144	6129,118	18755,1011	72966,618	2104.340	0,0288397	
	(3-3)	3,06	9,18	6,12	236.01	204.11	3123,316	6129,118	18755,1011	72966,618	2104.340	0,0288397	
	(4-4)	3,06	9,18	6,12	236.01	249.79	2552,144	5793,532	17728,2079	72966,618	2104.340	0,0288397	
ET4	(1-1)	3,06	12,24	9,18	433.46	253.33	3523,073	5876,231	17981,2669	82641,6832	2032.709	0,0238897	1,10E-01
	(2-2)	3,06	12,24	9,18	433.46	253.33	3523,073	7627,312	23339,5747	82641,6832	2032.709	0,0238897	
	(3-3)	3,06	12,24	9,18	433.46	206.47	4322,662	7627,312	23339,5747	82641,6832	2032.709	0,0191977	

	(4-4)	3,06	12,24	9,18	433.46	253.33	3523,073	5876,231	17981,2669	82641,6832	2032.709	0,0191977	
ET3	(1-1)	3,06	15,3	12,24	433.46	253.33	4529,665	4771,113	14599,6058	78068,2378	1908.510	0,0245966	9,84E-02
	(2-2)	3,06	15,3	12,24	433.46	253.33	4529,665	7985,135	24434,5131	78068,2378	1908.510	0,0245966	
	(3-3)	3,06	15,3	12,24	433.46	206.47	5557,708	7985,135	24434,5131	78068,2378	1908.510	0,0245966	
	(4-4)	3,06	15,3	12,24	433.46	253.33	4529,665	4771,113	14599,6058	78068,2378	1908.510	0,0245966	
ET2	(1-1)	3,06	18,36	15,3	433.46	253.33	5536,257	9065,994	27741,9416	114812,65	1717.493	0,01495909	5,98E-02
	(2-2)	3,06	18,36	15,3	433.46	253.33	5536,257	9694,243	29664,3836	114812,65	1717.493	0,01495909	
	(3-3)	3,06	18,36	15,3	433.46	206.47	6792,754	9694,243	29664,3836	114812,65	1717.493	0,01495909	
	(4-4)	3,06	18,36	15,3	433.46	253.33	5536,257	9065,994	27741,9416	114812,65	1717.493	0,01495909	
ET1	(1-1)	3,06	21,42	18,36	733.10	256.98	6449,918	8884,784	27187,439	113294,652	1445.293	0,0127567	5,10E-02
	(2-2)	3,06	21,42	18,36	733.10	256.98	6449,918	9627,414	29459,8868	113294,652	1445.293	0,0127567	
	(3-3)	3,06	21,42	18,36	733.10	208.88	7935,178	9627,414	29459,8868	113294,652	1445.293	0,0127567	
	(4-4)	3,06	21,42	18,36	733.10	256.98	6449,918	8884,784	27187,439	113294,652	1445.293	0,0127567	
RDC	(1-1)	3,06	24,48	21,42	733.10	256.98	7442,213	10224,917	31288,246	130397,096	1077.552	0,00826362	3,30E-02
	(2-2)	3,06	24,48	21,42	733.10	256.98	7442,213	11081,798	33910,3019	130397,096	1077.552	0,00826362	
	(3-3)	3,06	24,48	21,42	733.10	208.88	9155,975	11081,798	33910,3019	130397,096	1077.552	0,00826362	
	(4-4)	3,06	24,48	21,42	733.10	256.98	7442,213	10224,917	31288,246	130397,096	1077.552	0,00826362	
S-SOL	(1-1)	3,06	27.54	24,48	733.10	256.98	6814,502	9945,044	30431,8346	125442,54	599.934	0,004782540	1,91E-02
	(2-2)	3,06	27.54	24,48	733.10	256.98	6814,502	10552,103	32289,4352	125442,54	599.934	0,004782540	
	(3-3)	3,06	27.54	24,48	733.10	208.88	8028,620	10552,103	32289,4352	125442,54	599.934	0,004782540	
	(4-4)	3,06	27.54	24,48	733.10	256.98	6814,502	9945,044	30431,8346	125442,54	599.934	0,004782540	

Les inerties des portiques sont résumées dans les tableaux suivants :

Niv Sens	S- SOL	RDC	ET1	ET2	ET3	ET4	ET5	ET6	ET7	Inertie Moyenne
X-X	0,0192	0,0324	0,0500	0,0589	0,0795	0,109	0,179	0,255	0,429	0,13466667
Y-Y	0,0191	0,0330	0,0510	0,0598	0,0984	0,110	0,115	0,185	0,433	0,1227

Tableau IV.13 : Comparaison des inerties de voiles et des portiques dans les deux sens (X-X)
(Y-Y).

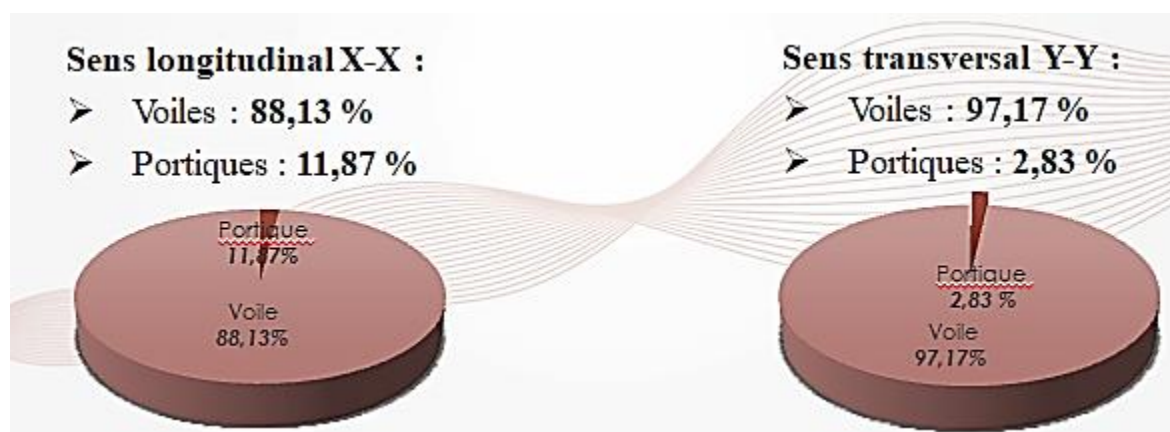
❖ **Comparaison des inerties des voiles et celle des portiques :**

Sens X-X :

	Inerties (m^4)	Pourcentage %
Portiques	0,13466667	11,87%
Voiles	1	88,13%
Voiles + Portiques	1,13466667	100%

Sens Y-Y :

	Inerties (m^4)	Pourcentage %
Portiques	0,1227	2,83 %
Voiles	4,221083333	97,17%
Voiles + Portiques	4,343783333	100%



Conclusion :

En tenant compte des résultats obtenus par cette étude au contreventement, nous avons constaté que les portiques et les voiles travaillent conjointement aussi bien dans le sens transversal que dans le sens longitudinal.

Du fait que les voiles reprennent moins de 20% des charges verticales et que leurs inertie dépasse les 80 % de l'inertie totale de la structure, cela nous ramène à dire que nous avons **une structure en portiques contreventée par des voiles** dans les deux sens principaux (RPA article 3.4.2).

D'où le coefficient de comportement $R=4$ (tableau 4.3 RPA 99 Version 2003)

III.1.1 Introduction :

Notre structure comporte un plancher à corps creux (16+4) dont les poutrelles sont préfabriquées sur chantier, disposées suivant le sens transversal et sur les quelles repose le corps creux. Nous avons à étudier le plancher le plus sollicité qui est celui de l'étage courant.

- ❖ Corps creux, utilisé comme coffrage perdu et comme isolant phonique et thermique.
- ❖ Dalle de compression en béton armée d'une épaisseur de 4cm.
- ❖ Des poutrelles préfabriquées de section en T, qui sont disposées dans le sens de la petite portée, pour réduire la flèche espacée de 65cm.

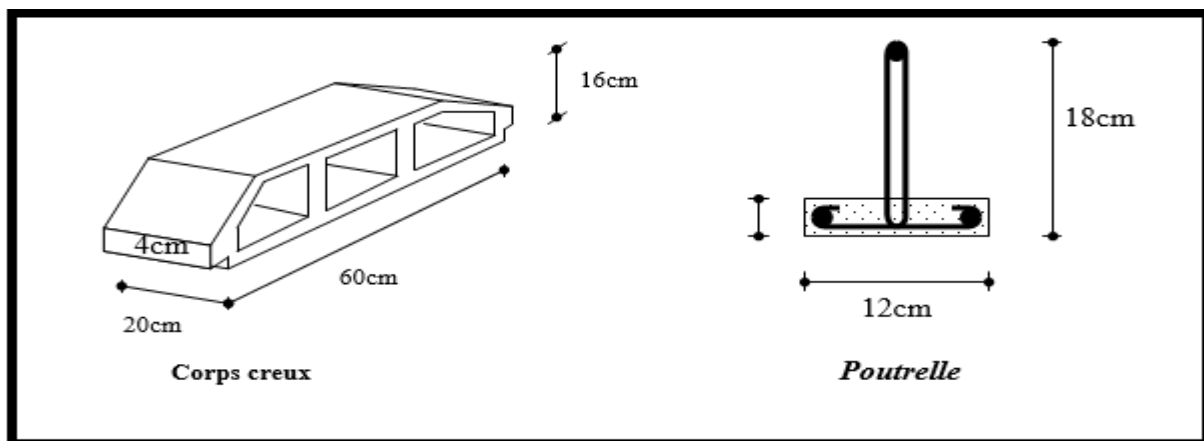


Figure III.1 : Schéma descriptif du corps creux et de poutrelle.

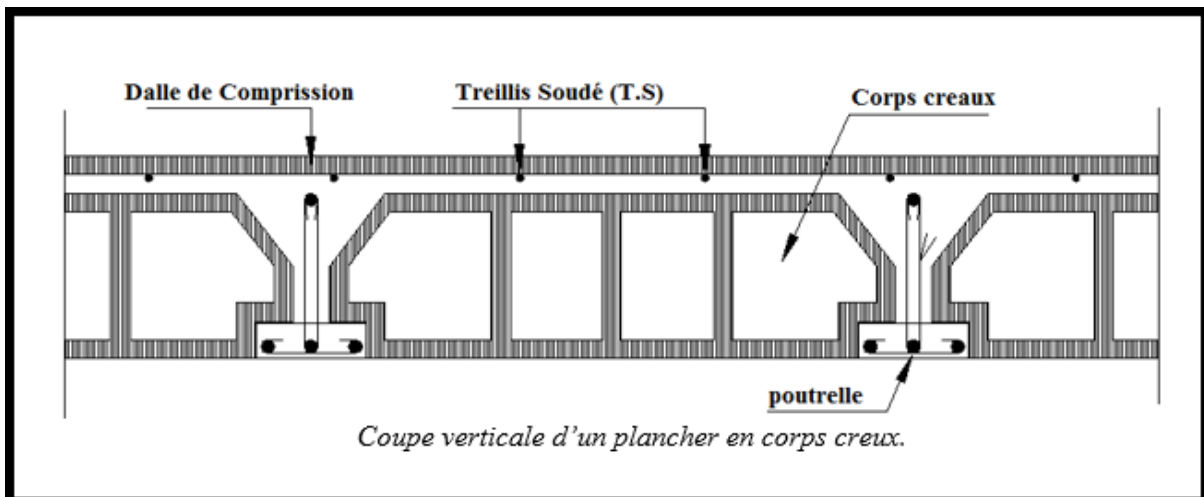


Figure III.2 : Coupe verticale d'un plancher en corps creux.

Etude de la Dalle de compression :

La dalle de compression appelée aussi table de compression ou dalle de répartition, est une dalle en béton coulée sur place et sur l'ensemble du plancher constitué par les

poutrelles et les hourdis. Elle est généralement armée d'un treillis soudé de nuance (TL 520; $\emptyset \leq 6 \text{ mm}$) avec : $f_e = 520 \text{ MPa}$ et une épaisseur courante de 4cm environ.

La dalle de répartition donne au plancher sa rigidité et assure la transmission des charges vers les poutrelles. Les dimensions des mailles sont au plus égale aux valeurs indiquées par : l'Article B.6.8.423 BAEL 91 modifiée 99.

- ❖ 20cm pour les armatures perpendiculaires aux nervures.
- ❖ 33cm pour les armatures parallèles aux nervures.

Calcul des Armatures :

a) Pour les armatures perpendiculaires aux poutrelles.

$$A_{\perp} = \frac{4l}{f_e}$$

Avec: $l = 65 \text{ cm}$: distance entre axes des poutrelles.

$f_e = 520 \text{ MPa}$: Limite d'élasticité.

$$A_{\perp} = \frac{4 \times 65}{520} = 0,5 \text{ cm}^2/\text{ml} \Rightarrow A_{\perp} = 5T6 = 1,41 \text{ cm}^2$$

Avec un espacement $S_t = 20 \text{ cm}$

b) Pour les armatures parallèles aux poutrelles :

$$A_{\parallel} = \frac{A_{\perp}}{2} = \frac{1,41}{2} = 0,705 \text{ cm}^2 \Rightarrow A_{\parallel} = 5T6 = 1,41 \text{ cm}^2$$

Avec un espacement $S_t = 20 \text{ cm}$

On adopte pour le ferrailage de la dalle de compression

un treillis soudé (**TL520**) de dimension $(6 \times 6 \times 200 \times 200)$.

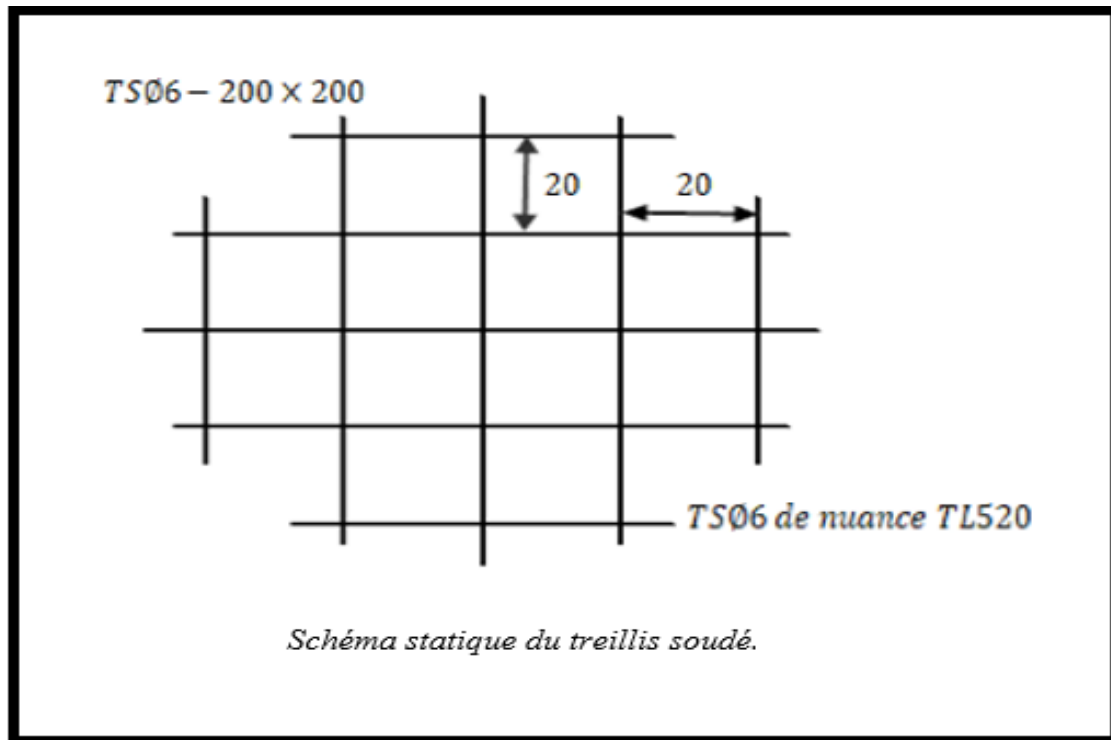


Figure III.3 : Schéma statique du treillis soudé.

Etude de la poutrelle :

Dimensionnement de la poutrelle :

Les poutrelles sont sollicitées par des charges uniformément réparties dont la largeur est déterminée par l'entre-axe de deux poutrelles successives ($l' = 65\text{cm}$).

Les poutrelles sont calculées comme des poutres en T, les règles préconisent que la largeur b_1 de la dalle de compression à prendre en compte dans chaque côté de la nervure, est limitée par la plus faible des valeurs suivantes :

$$b_1 \leq \min \left(\frac{L}{2} ; \frac{L_1}{10} ; \frac{2}{3} \times \frac{L_1}{2} \right)$$

- b_0 : Largeur de la nervure $b_0 = 12\text{ cm}$.
- b : Distance entre axes des poutrelles.
- L : La distance entre deux parements voisins de deux poutrelles $L = 65 - 12 = 53\text{ cm}$.
- L_1 : Longueur de la plus grande travée $L_1 = 3,5\text{m}$.
- h_0 : épaisseur de la dalle de compression $h_0 = 4\text{ cm}$.

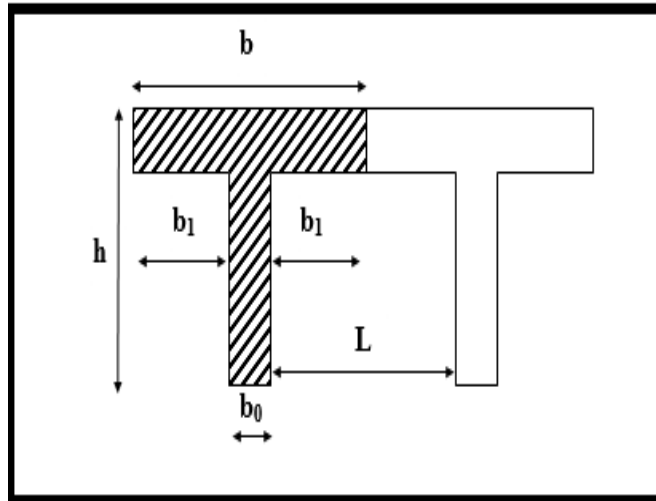


Figure III.4 : caractéristique géométrique de la section en T.

- **h**: hauteur totale de plancher.

$$\left\{ \begin{array}{l} b_1 \leq \frac{L}{2} = \frac{53}{2} = 26,5 \text{ cm} \\ b_1 \leq \frac{L_1}{10} = \frac{425}{10} = 42,5 \text{ cm} \\ b_1 \leq \frac{2}{3} \times \frac{L_1}{2} = \frac{2}{3} \times \frac{425}{2} = 141,66 \text{ cm} \end{array} \right\} \Rightarrow \text{On prend : } b_1 = 26,5 \text{ cm}$$

$$b = 2b_1 + b_0 = 2 \times 26,5 + 12 = 65 \text{ cm} \dots \dots \dots \text{Condition vérifiée.}$$

Calcul de la poutrelle :

Les poutrelles sont sollicitées par des charges uniformément réparties dont la largeur est déterminée par l'entre-axe de deux poutrelles successives ($b = 65 \text{ cm}$).

1^{er} Etape : avant le coulage :

Avant le coulage du béton de la dalle de compression, la poutrelle est considérée comme étant simplement appuyée, elle supporte son poids propre, le poids de corps creux et la surcharge de l'ouvrier. Mais ce n'est pas la panne de faire le calcul parce que les poutrelles sont maintenues par des pieds droits.

Après le coulage de la dalle de compression :

Après le coulage de la dalle de compression, la poutrelle étant solidaire de cette dernière, elle sera calculée comme une poutre continue sur plusieurs appuis et supportant son poids propre, le poids du corps creux et de la dalle en plus des surcharges éventuellement revenant au plancher.

1) Chargement :**Terrasse inaccessible :**

$$G = 5,68 \text{ kN/ml}$$

$$Q = 1.0 \text{ kN/ml}$$

Etage courant :

$$G = 5,2 \text{ kN/ml}$$

$$Q = 1,50 \text{ kN/m}$$

Calcul des charges est surcharges revenant aux poutrelles :

$$\diamond \text{ ELU : } q_u = 1,35G + 1,5Q$$

$$P_u = q_u \times l'$$

$$\diamond \text{ ELS : } q_s = G + Q$$

$$P_s = q_s \times l'$$

avec $l' = 0,65 \text{ m}$ **Tableau III. 1** : Charges est surcharges revenant aux poutrelles.

Désignation	G (KN/m ²)	Q (KN/m ²)	q _u (KN/m)	P _u (KN/m)	q _s (KN/m)	P _s (KN/m)
Terrasse	5,68	1	9,168	5,9592	6,68	4,342
Etage courant-RDC	5,2	1,5	9,27	6,0255	6,7	4,355

❖ Choix de la méthode :

Les efforts interne sont déterminés, Selon le type de plancher, à l'aide des méthodes suivants :

- Méthode forfaitaire.
- Méthode de Caquot.
- Méthode des trois moments.

a) Méthode forfaitaire :

✓ **Vérification des conditions d'application de la méthode : (Art B.6.210 BAEL 91 modifiée99).**

- La méthode s'applique aux planchers à surcharge d'exploitation modérée.
- La surcharge d'exploitation doit vérifier la relation :

$$Q \leq \max \left(2G ; 5 \frac{\text{KN}}{\text{ml}} \right)$$

$$Q = 2,5 \frac{\text{KN}}{\text{ml}} \leq \max \left(2G ; 5 \frac{\text{KN}}{\text{ml}} \right) \dots \dots \dots \text{Condition vérifiée.}$$

- Les moments d'inertie des sections transversales sont les mêmes dans les différentes travées Condition vérifiée.
- La fissuration est considérée comme non préjudiciable Condition vérifiée.
- Le rapport des portées successives doit être compris entre :

$$0,8 \leq \frac{L_i}{L_{i+1}} \leq 1,25.$$

$$\left. \begin{array}{l} 0,8 \leq \frac{4,25}{4,25} = 1,00 \leq 1,25 \\ 0,8 \leq \frac{4,25}{3,4} = 1,25 \leq 1,25 \\ 0,8 \leq \frac{3,4}{4,25} = 0,8 \leq 1,25 \end{array} \right\} \Rightarrow \text{Condition vérifiée.}$$

Les conditions sont toutes vérifiées donc la méthode forfaitaire est applicable.

✓ **Principe de la méthode forfaitaire (Art B.6.211 BAEL 91 modifiée 99) :**

La méthode consiste à évaluer les valeurs maximales des moments en travée et des moments sur appuis à des fractions, fixées forfaitairement, de la valeur maximale du moment fléchissant

M_0 dans la « travée de comparaison », c'est-à-dire dans la travée indépendante de même portée libre que la travée considérée et soumise aux mêmes charges.

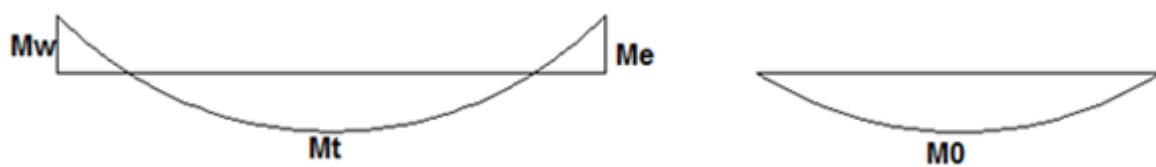


Figure III.5 : diagramme des moments (principe de la méthode forfaitaire).

✓ **Exposé de la méthode :**

La valeur M_t doit vérifier les conditions suivantes tel que :

a) Moment en travées : $M_t \geq \max \left\{ 1,05M_0 ; (1 + 0,3\alpha) \times M_0 - \frac{M_w + M_e}{2} \right\}$

b) Moment en travées Intermédiaire : $M_t \geq \frac{1+0,3\alpha}{2} M_0$

c) Moment en travées de Rive : $M_t \geq \frac{1,2+0,3\alpha}{2} M_0$

M_0 : Moment maximale du moment fléchissant dans la travée comparaison $M_0 = \frac{ql^2}{8}$.

L : Longueur entre nus d'appuis.

α : rapport des charges d'exploitation (Q) à la somme des charges permanente (G) et des charges d'exploitations (Q). $\alpha = \frac{Q}{G+Q}$

M_t : Moment Max en travées pris en compte dans les calculs de la travée considérée.

M_w et M_e : moments en valeurs absolues sur appuis de gauche et de droite de la travée considérée.

La valeur de chaque moment sur appuis doit être au moins égale à :

- Pour les poutres de deux travées $\geq 0,6 M_0$.
- Pour les poutres plus de deux travées :
 - Les moments aux appuis voisins des appuis de Rive au moins égale à $\geq 0,5 M_0$.
 - Les moments aux autres appuis intermédiaires au moins égale à $\geq 0,4 M_0$.

Calcul des efforts tranchants :

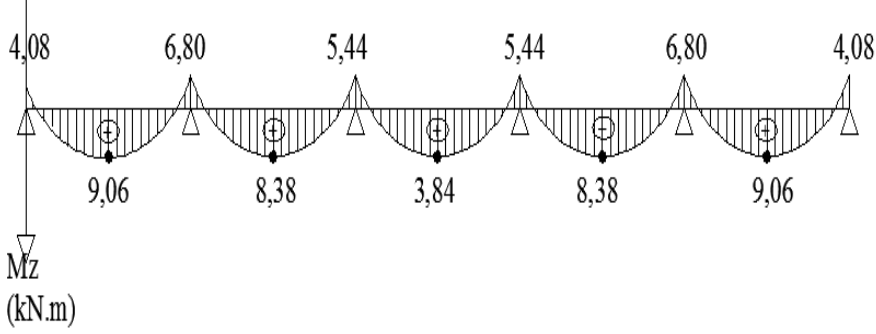
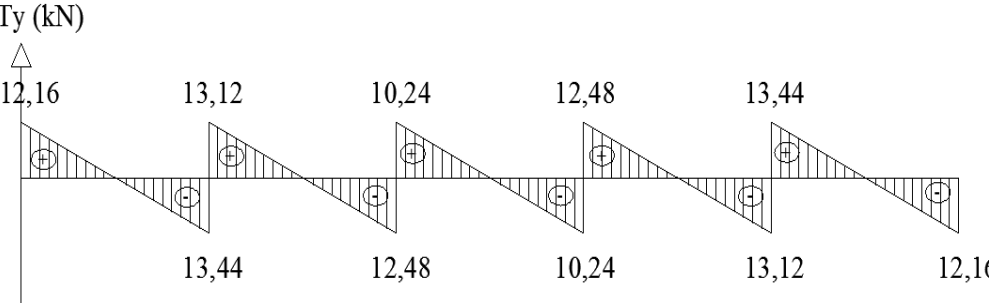
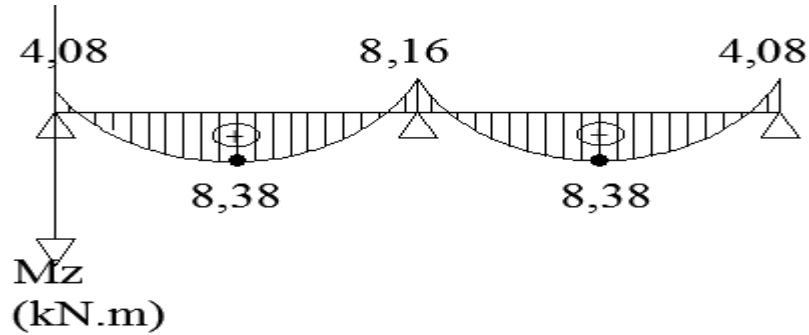
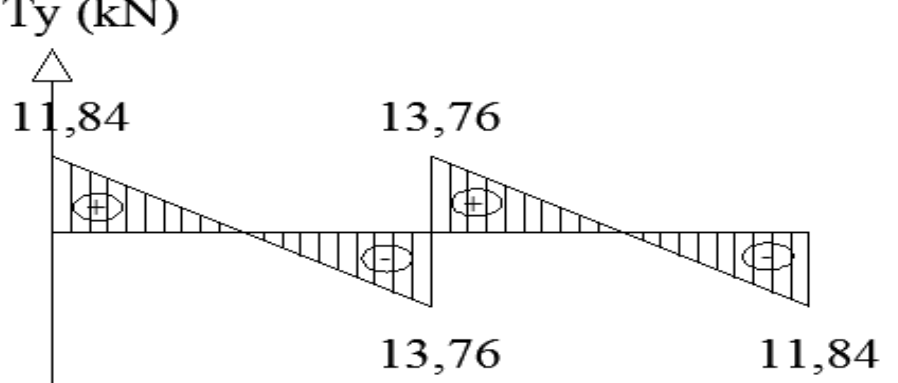
T_e et T_w : efforts tranchants sur appuis de gauche et droite respectivement.

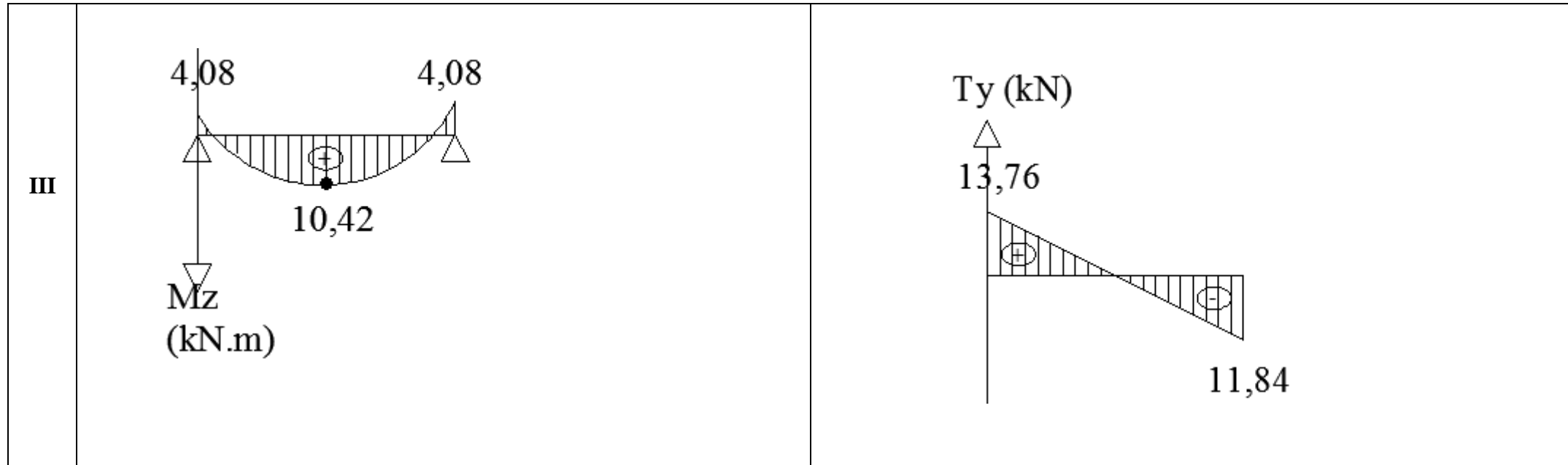
$$\left\{ \begin{array}{l} T(x) = \theta(x) + \frac{M_{i+1} - M_i}{L} \\ \text{avec: } \theta(x=0) = \frac{q_u L}{2} \\ \text{et } \theta(x=L) = -\frac{q_u L}{2} \end{array} \right\} \Rightarrow \left\{ \begin{array}{l} T_w = \frac{M_w - M_e}{L} + \frac{q_u L}{2} \\ T_e = \frac{M_w - M_e}{L} - \frac{q_u L}{2} \end{array} \right.$$

- Calcul des efforts internes à l'ELU :

- **Tableau III.2** : Efforts internes à ELU

Plancher	Type	Appuis	L_i	Moment					Effort tranchant	
				M_{oi}	Coefficient	M_{appui}	α	$M_{travée}$	$V_{x\text{ gauche}}$	$V_{x\text{ droite}}$
	I	1			0,3	4.08	0,223		0	12.16
		2	4.25	13.6	0,5	6.80	0,223	9.06	-13.44	13.12
		3	4.25	13.6	0,4	5.44	0,223	8.38	-12.48	10.24
		4	3,4	8.71	0,4	5.44	0,223	3.84	-10,24	12.48
		5	4.25	13.6	0,5	6.80	0,223	8.38	-13.12	13.44
		6	4.25	13.6	0,3	4.08	0,223	9.06	-12.16	0
	II	1			0,3	4.08	0,223		0	11.84
		2	4.25	13.6	0,6	8.16	0,223	8.38	-13.76	13.76
		3	4.25	13.6	0,3	4.08	0,223	8.38	-11.84	0
	III	1			0,3	4.08	0,223		0	12.80
		2	4.25	9,81	0,3	4,08	0,223	10.42	-12,80	0

Type	Les diagrammes des moments	Les diagrammes des efforts tranchants
I	 <p>Bending moment diagram for a continuous beam with 6 spans. The diagram shows alternating positive and negative moments. Values at supports: 4,08, 9,06, 8,38, 3,84, 8,38, 9,06, 4,08. Values at midspans: 6,80, 5,44, 5,44, 6,80. The y-axis is labeled M_z (kN.m).</p>	 <p>Shear force diagram for the same beam as in I. The diagram shows a sawtooth pattern of shear force. Values at supports: 12,16, 13,12, 10,24, 12,48, 13,44. Values at midspans: 13,44, 12,48, 10,24, 13,12. The y-axis is labeled T_y (kN).</p>
II	 <p>Bending moment diagram for a continuous beam with 3 spans. The diagram shows alternating positive and negative moments. Values at supports: 4,08, 8,38, 8,16, 8,38, 4,08. The y-axis is labeled M_z (kN.m).</p>	 <p>Shear force diagram for the same beam as in II. The diagram shows a sawtooth pattern of shear force. Values at supports: 11,84, 13,76, 13,76, 11,84. The y-axis is labeled T_y (kN).</p>

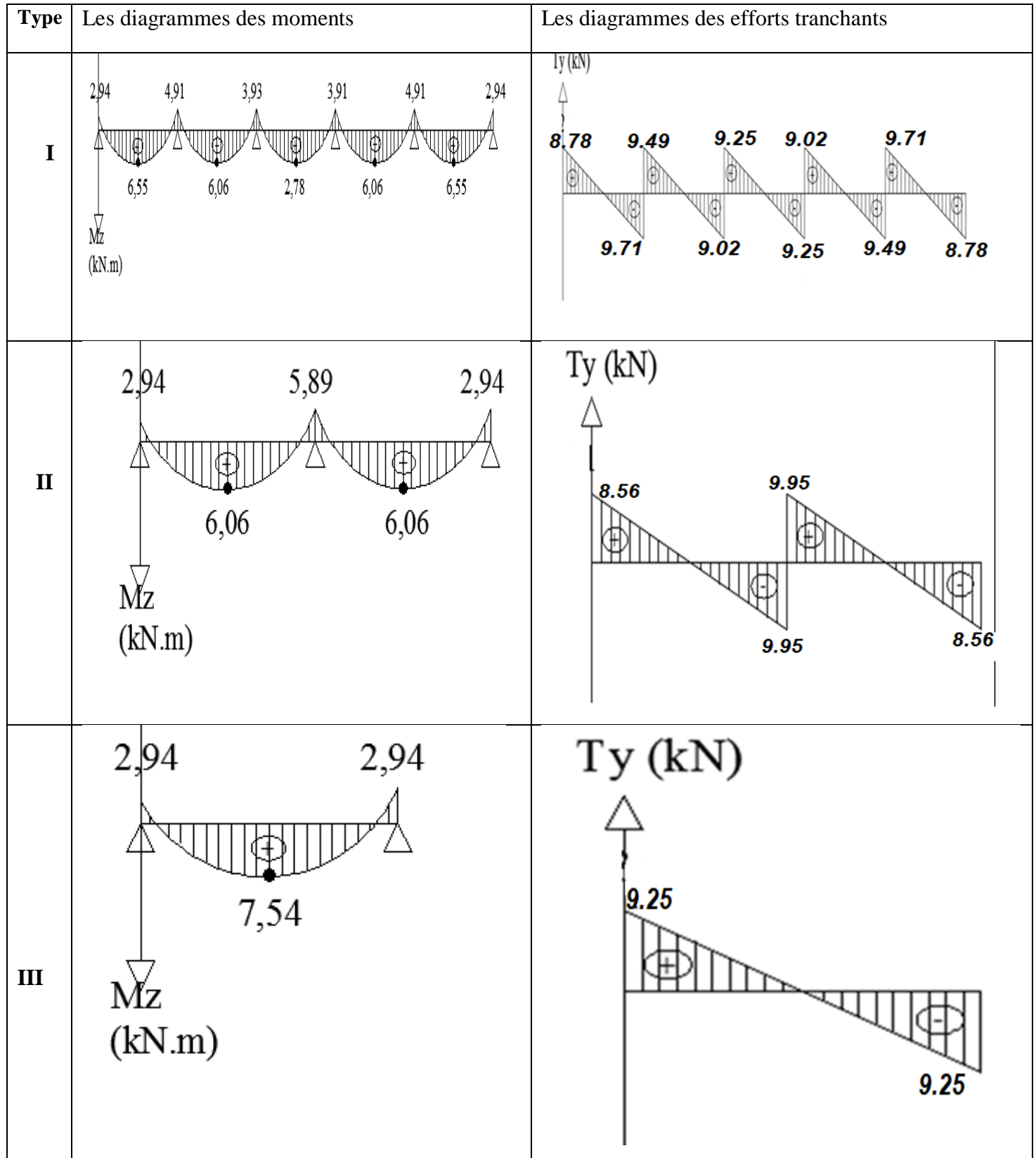


• **Figure III.6** : Diagrammes des efforts internes à ELU

Calcul des efforts internes à l'ELS:

Tableau III.3 : Efforts internes à ELS

Plancher	Type	Appuis	L_i	Moment					Effort tranchant	
				M_{oi}	Coefficient	M_{appui}	α	$M_{travée}$	V_x gauche	V_x droite
	I	1			0,3	2.94	0,223		0	8.78
		2	4.25	9.83	0,5	4.91	0,223	6.55	-9.71	9.49
		3	4.25	9.83	0,4	3.93	0,223	6.06	-9.02	9.25
		4	3,4	6.29	0,4	3.93	0,223	2.78	-9.25	9.02
		5	4.25	9.83	0,5	4.91	0,223	6.06	-9.49	9.71
		6	4.25	9.83	0,3	2.94	0,223	6.55	-8.78	0
	II	1			0,3	2.94	0,223		0	8.56
		2	4.25	9.83	0,6	5.89	0,223	6.06	-9.95	9.95
		3	4.25	9.83	0,3	2.94	0,223	6.06	-8.56	0
	III	1			0,3	2.94	0,223		0	9.25
		2	4.25	9,83	0,3	2.94	0,223	7.54	-9.25	0



• **Figure III.7** : Diagrammes des efforts internes à ELS

❖ Calcul des Armatures à l'ELU :

Les poutrelles seront calculées comme une section en T :

$$b = 65 \text{ cm} ,$$

$$b_0 = 12 \text{ cm} ,$$

$$h = 20 \text{ cm} ,$$

$$h_0 = 4 \text{ cm} ,$$

$$d = h - c = 20 - 2 = 18 \text{ cm}.$$

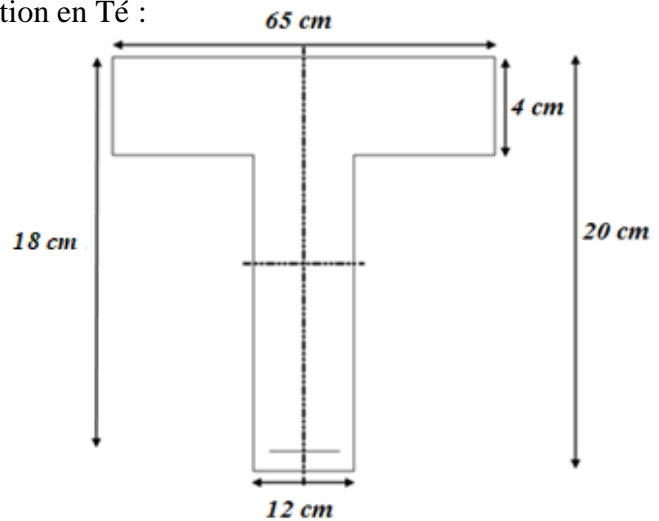


Figure III.8 : Section de la poutrelle après coulage de la dalle de compression.

Position de l'axe neutre :

Si : $M_T > M_0 \Rightarrow$ l'axe neutre est dans la nervure.

$M_T < M_0 \Rightarrow$ L'axe neutre est dans la table de compression.

$$M_0 = b \times h_0 \left(d - \frac{h_0}{2} \right) f_{bu}.$$

$$M_T = 0,65 \times 0,04 \left(0,18 - \frac{0,04}{2} \right) 14,2 \times 10^2 = 59,072 \text{ KN m}.$$

Remarque :

On adoptera le même ferrailage pour toutes les travées et les appuis en utilisant les moments maximums.

$$\begin{cases} M_{max}^t = 10,42 \text{ KN m} \\ M_{max}^a = 8,16 \text{ KN m} \end{cases}$$

$M_{max}^t = 10,42 \text{ KN m} < M_T = 59,072 \text{ KN m} \Rightarrow$ Donc, l'axe neutre tombe dans la table de compression (seule une partie de la table est comprimée) et comme le béton tendu n'intervient pas dans les calculs, la section T sera calculée comme une section rectangulaire de dimensions $(b \times h) = (65 \times 20 \text{ cm}^2)$.

✓ Calcul des Armatures longitudinales :

• En travées :

$$M_{max}^T = 10,42 \text{ KN.m}$$

$$\mu_t = \frac{M_u^t}{b d^2 f_{bu}} = \frac{10,42 \times 10^3}{65 \times 18^2 \times 14,2} = 0,034 < \mu_{id} = 0,392$$

La section est simplement armée (S.S.A)

$$\mu_t = 0.034 \xrightarrow{\text{tableau}} \beta = 0,983$$

$$A_t = \frac{M_{max}^t}{\beta d \sigma_{st}} = \frac{10,42 \times 10^3}{0,983 \times 18 \times 348} = 1,69 \text{ cm}^2$$

On opte pour une section d'armatures : 3HA14 $\Rightarrow A_{At} = 4,62 \text{ cm}^2$.

• **Aux appuis :**

$$M_{max}^A = 8,16 \text{ KN.m}$$

$$\mu_A = \frac{M_u^A}{b d^2 f_{bu}} = \frac{8,16 \times 10^3}{12 \times 18^2 \times 14.2} = 0.148 < \mu_{id} = 0.392$$

La section est simplement armée (S.S.A)

$$\mu_A = 0.148 \xrightarrow{\text{tableau}} \beta = 0,919$$

$$A_A = \frac{M_u}{\beta d \sigma_{st}} = \frac{8,16 \times 10^3}{0.919 \times 18 \times 348} = 1,41 \text{ cm}^2$$

On opte pour une section d'armatures : 2HA12 $\Rightarrow A_{Ap} = 2,26 \text{ cm}^2$

✓ **Calcul des Armatures Transversales :**

Diamètre des armatures transversales (Art A.7.2 BAEL 91 modifiée 99).

$$\phi_t = \min\left(\frac{h}{35} ; \phi_1 ; \frac{b_0}{10}\right)$$

$$\phi_t = \min\left(\frac{200}{35} ; 8 ; \frac{120}{10}\right) = \min(5,71 ; 8 ; 12) \Rightarrow \phi = 5,71 \text{ mm.}$$

On opte pour une section d'armature 2HA8 $\Rightarrow A_t = 1,00 \text{ cm}^2$.

Les armatures transversales seront réalisées par un étrier en $\phi 8$.

✓ **Espacement des Armatures (Art A.5.1.22 BAEL 91 modifiée 99) :**

$$S_t = \min(0,9d ; 40 \text{ cm}) \Rightarrow S_t = \min(0,9 \times 18 ; 40 \text{ cm})$$

$$S_t = \min(16,2 \text{ cm} ; 40 \text{ cm}) \Rightarrow S_t = 15 \text{ cm}$$

➤ **Vérification à l'ELU :**

✓ **Condition de non fragilité du béton de la section minimale (Art B.4.2.1 BAEL 91 modifiée 99).**

○ **Calcul de la section minimale :**

- **En travée :**

$$A_{st}^{min} \geq \frac{0.23 b d f_{t28}}{f_e} \text{ Avec : } f_{t28} = 0.6 + 0.06 f_{c28} = 2.1 \text{ MPa}$$

$$A_{st}^{min} \geq \frac{0.23 \times 65 \times 18 \times 2.1}{400} = 1.41 \text{ cm}^2.$$

$$A_{st}^{min} = 1.41 \text{ cm}^2 < A_{st} = 4.62 \text{ cm}^2 \dots\dots\dots \text{Condition vérifiée.}$$

- **Aux appuis :**

$$A_{st}^{min} \geq \frac{0.23 b_0 d f_{t28}}{f_e} \text{ Avec : } f_{t28} = 0.6 + 0.06 f_{c28} = 2.1 \text{ MPa}$$

$$A_{st}^{min} \geq \frac{0.23 \times 12 \times 18 \times 2.1}{400} = 0.26 \text{ cm}^2.$$

$$A_{st}^{min} = 0.26 \text{ cm}^2 < A_{Ap} = 2.26 \text{ cm}^2 \dots\dots\dots \text{Condition vérifiée.}$$

✓ **Vérification aux cisaillements (Art 5.1.211 BAEL 91 modifiée 99).**

$$\tau_u = \frac{T_{max}}{b_0 d} < \bar{\tau}_u \quad \text{Avec : } T_{max} = 13.76 \text{ KN.}$$

- **Calcul la contrainte de cisaillement admissible :**

$$\bar{\tau}_u = \min \left(0.20 \frac{f_{c28}}{\gamma b} ; 5 \text{ MPa} \right) = \min \left(\frac{0.20 \times 25}{1.5} ; 5 \text{ MPa} \right)$$

$$\bar{\tau}_u = \min(3.33 \text{ MPa} ; 5 \text{ MPa}) = 3.33 \text{ MPa.}$$

- **Calcul la contrainte de cisaillement :**

$$\tau_u = \frac{T_{max}}{b_0 d} = \frac{13.76 \times 10^3}{120 \times 180} = 0.637 \text{ MPa.}$$

$$\tau_u < \bar{\tau}_u \dots\dots\dots \text{Condition vérifiée, pas de risque de cisaillement.}$$

✓ **Vérification d'adhérence et d'entraînement des barres (Art 6.1.3 BAEL 91 modifiée 99).**

$$\tau_{se} \leq \bar{\tau}_{sc} \text{ Avec : } \bar{\tau}_{sc} = \Psi_s f_{t28} = 1.5 \times 2.1 = 3.15 \text{ MPa}$$

$$\tau_{se} = \frac{T_{max}}{0.9 d \sum U_i}$$

$$\Psi_s = 1.5 : \text{Coefficient scellement HA.}$$

$\sum U_i$: Somme des périmètres utiles des barres.

• **En travée :**

$$\sum U_i = n \times \pi \times \phi = 3 \times 3,14 \times 14 = 131.88 \text{ mm.}$$

$$\tau_{se} = \frac{13,76 \times 10^3}{0.9 \times 180 \times 131.88} = 0,644 \text{ MPa.}$$

$$\tau_{se} = 0,644 \text{ MPa} < \overline{\tau_{sc}} = 3,15 \text{ MPa} \dots\dots\dots \text{Condition vérifiée.}$$

• **Aux appuis :**

$$\sum U_i = n \times \pi \times \phi = 1 \times 3,14 \times 12 = 37.68 \text{ mm.}$$

$$\tau_{se} = \frac{13,76 \times 10^3}{0.9 \times 37.68 \times 180} = 2,25 \text{ MPa.}$$

$$\tau_{se} = 2,25 \text{ MPa} < \overline{\tau_{sc}} = 3,15 \text{ MPa} \dots\dots\dots \text{Condition vérifiée.}$$

✓ **Ancrage des armatures (longueur de scellement) (Art 6.1.22 BAEL 91 modifiée 99) :**

$$L_s = \frac{\phi f_e}{4 \tau_{su}} \text{ Avec : } \tau_{su} = 0.6 \times \psi_s^2 \times f_{t28} = 2.835 \text{ MPa}$$

$$L_s = \frac{400 \times 1,4}{4 \times 2,835} = 49.38 \text{ cm.}$$

Vu que la longueur de scellement est importante, les armatures dépassent la largeur de la poutre auxquelles les barres seront ancrées. Cela nous oblige à mettre des crochets aux extrémités des barres. La longueur d'ancrage mesurée hors crochets est au moins égale à $0,4 L_s$ pour les aciers HA.

$$L_{ad} = 0,4 L_s = 0,4 \times 49.38 = 19.75 \text{ cm.}$$

❖ **Influence de l'effort tranchant :**

- **Sur le béton :**

$$V_u^{max} \leq 0,4 \times \frac{f_{c28}}{\gamma_b} \times 0,9 d b_0$$

$$V_u^{max} = 0,4 \times \frac{25 \times 10^{-1}}{1,5} \times 0,9 \times 18 \times 12 = 129,6 \text{ KN}$$

$$V_u^{max} = 13,76 \text{ KN} < 0,4 \times \frac{f_{c28}}{\gamma_b} \times 0,9 d b_0 = 129,6 \text{ KN} \dots\dots\dots \text{Condition vérifiée.}$$

- Sur les armatures :

$$A_a \geq \frac{\gamma_s}{f_e} \left(V_u^{max} + \frac{M_{max}}{0,9d} \right)$$

$$A_a = \frac{1,15}{40} \times \left(13,76 + \frac{-8,16}{0,9 \times 0,180} \right) = -1,05 \text{ cm}^2$$

$$A_a = -1,05 \text{ cm}^2 < 3,39 \text{ cm}^2$$

Aucune vérification a effectué .

➤ Vérification à l'ELS :

$\sigma_{st} \leq \overline{\sigma}_{st}$: Dans l'acier

$\sigma_{bc} \leq \overline{\sigma}_{bc}$: Dans le béton

- Aux appuis :

• Vérification de la contrainte dans les aciers

$$\sigma_{st} = \frac{M_{max}^s}{A_a \times \beta_1 \times d} \quad \text{Avec : } A_a = 2,26 \text{ cm}^2 ; M_{max}^a = 5,89 \text{ KN.m} ; d = 18 \text{ cm.}$$

$$\beta_1 \text{ est en fonction de : } \rho_1 = \frac{100 \times A_a}{b_0 d} = \frac{100 \times 2,26}{12 \times 18} = 1,046$$

$$\left\{ \begin{array}{l} K_1 = 20,34 \\ \beta_1 = 0,8585 \end{array} \right\} \Rightarrow \text{Par interpolation à partir des tableaux, à l'ELS.}$$

$$\sigma_{st} = \frac{5,89 \times 10^3}{0,8585 \times 18 \times 2,26} = 168,65 \text{ MPa} \quad \text{Avec : } \overline{\sigma}_{st} = \frac{f_e}{\gamma_s} = \frac{400}{1,15} = 348 \text{ MPa}$$

$$\sigma_{st} = 168,65 \text{ MPa} < \overline{\sigma}_{st} = 348 \text{ MPa} \dots\dots\dots \text{La Condition est vérifiée.}$$

• Vérification de la contrainte dans le béton :

$$\overline{\sigma}_{bc} = 0,6 \times f_{c28} = 0,6 \times 25 = 15 \text{ MPa}$$

$$\sigma_{bc} = K \times \sigma_{st} \quad \text{Avec : } K = \frac{1}{K_1} = \frac{1}{20,34} = 0,0491$$

$$\sigma_{bc} = 0,0491 \times 168,65 = 8,29 \text{ MPa}$$

$$\sigma_{bc} = 8,29 \text{ MPa} < \overline{\sigma}_{bc} = 15 \text{ MPa} \dots\dots\dots \text{Condition est vérifiée.}$$

- En travée :

• **Vérification de la contrainte dans les aciers :**

$$\sigma_{st} = \frac{M_{max}^t}{A_t \times \beta_1 \times d} \quad \text{Avec : } A_t = 4,62 \text{ cm}^2 ; M_t = 7,54 \text{ KN.m ; } d = 18 \text{ cm.}$$

$$\beta_1 \text{ est en fonction de : } \rho_1 = \frac{100 \times A_A}{b_0 d} = \frac{100 \times 4,62}{12 \times 18} = 2,138$$

$$\left\{ \begin{array}{l} K_1 = 12,7 \\ \beta_1 = 0,8195 \end{array} \right\} \Rightarrow \text{Par interpolation à partir des tableaux, à l'ELS.}$$

$$\sigma_{st} = \frac{7,54 \times 10^3}{0,8195 \times 18 \times 4,62} = 110,63 \text{ MPa} \quad \text{Avec : } \bar{\sigma}_{st} = \frac{f_e}{\gamma_s} = \frac{400}{1,15} = 348 \text{ MPa}$$

$$\sigma_{st} = 110,63 \text{ MPa} < \bar{\sigma}_{st} = 348 \text{ MPa} \dots\dots\dots \text{La Condition est vérifiée.}$$

• **Vérification de la contrainte dans le béton :**

$$\bar{\sigma}_{bc} = 0,6 \times f_{c28} = 0,6 \times 25 = 15 \text{ MPa}$$

$$\sigma_{bc} = K \times \sigma_{st} \quad \text{Avec : } K = \frac{1}{K_1} = \frac{1}{12,7} = 0,0787$$

$$\sigma_{bc} = 0,0787 \times 110,63 = 8,71 \text{ MPa}$$

$$\sigma_{bc} = 8,71 \text{ MPa} < \bar{\sigma}_{bc} = 15 \text{ MPa} \dots\dots\dots \text{Condition est vérifiée}$$

• **Etat limite d'ouverture des fissurations :**

la fissuration étant peu nuisible (non préjudiciable) donc aucune vérification n'est nécessaire.

❖ **Vérification de la flèche (Etat limite de déformation) (Art B.6.8.424**

BAEL 91 modifiée 99) :

Lorsqu'il est prévu de mettre des étais intermédiaires, on peut cependant se dispenser de donner une justification de la déformabilité des planchers à entrevous à condition que :

$$\left\{ \begin{array}{l} \frac{h}{l} \geq \frac{1}{22,5} \\ \frac{A_{st}}{b_0 d} \leq \frac{3,6}{f_e} \\ \frac{h}{l} \geq \frac{M_t}{15 M_0} \end{array} \right. \quad \text{Avec : } M_0 = p_s \frac{l^2}{8} = 4,355 \times \frac{4,25^2}{8} = 9,83 \text{ KN m.}$$

$$\left\{ \begin{array}{l} \frac{h}{l} = \frac{20}{425} = 0,047 > \frac{1}{22,5} = 0,044 \dots\dots\dots \text{La condition est vérifiée.} \\ \frac{A_{st}}{b_0 d} = \frac{4,62}{12 \times 18} = 0,0213 > \frac{3,6}{f_e} = \frac{3,6}{400} = 0,009 \dots\dots \text{la condition n'est pas vérifiée.} \\ \frac{h}{l} = \frac{20}{425} = 0,047 < \frac{7,54}{15 \times 9,83} = 0,051 \dots\dots\dots \text{La condition n'est pas vérifiée.} \end{array} \right.$$

Vu que les deux dernières conditions ne sont pas vérifiées on doit procéder au calcul de la flèche :

Il faut vérifier que :

$$f = \frac{M_t \cdot L^2}{10 \cdot E_v \cdot I_{Fv}} < \bar{f} \quad \bar{f} = \frac{L}{500} = 425/500 = 0,85 \text{ cm.}$$

$$E_v = 3700 \sqrt[3]{f_{c28}} = 3700 \sqrt[3]{25} = 10818,87 \text{ MPa.}$$

I_{fv} : Inertie fictive de la section pour les charges de longue durée.

$$I_{fv} = \frac{1,1 \cdot I_0}{1 + \nu \cdot \lambda_v}$$

I_0 : Moment d'inertie total de la section homogène par rapport au CDG de la section

avec ($n=15$)

$$\nu = \max \left[0; 1 - \frac{1,75 \cdot f_{t28}}{4 \cdot \rho \cdot \sigma_s + f_{t28}} \right]$$

Y_1 : Position de l'axe neutre :

$$Y_1 = \frac{\sum s_i \cdot y_i}{\sum s_i}$$

$$\rho = \frac{A}{b_0 \cdot d} = \frac{4,62}{12 \times 18} = 0,021$$

$$Y_1 = \frac{(b \cdot h_0) h_0 / 2 + (h - h_0) b_0 [(h - h_0) / 2 + h_0] + n \cdot A_{st} \cdot d}{(b \cdot h_0) + (h - h_0) b_0 + n A_{st}}$$

$$Y_1 = \frac{(65 \times 4) / 2 + (20 - 4) \times 12 \times [(20 - 4) / 2 + 4] + 15 \times 4,62 \times 18}{(65 \times 4) + (20 - 4) \times 12 + 15 \times 4,62}$$

$$Y_1 = 7,81 \text{ cm}$$

$$Y_2 = h - y_1 = 12,19 \text{ cm}$$

$$I_0 = \frac{b_0}{3} [y_1^3 + y_2^3] + h_0 (b - b_0) \left[\frac{h_0^2}{12} + \left(y_1 - \frac{h_0}{2} \right)^2 \right] + 15 \cdot A_{st} \cdot (y_2 - c)^2$$

$$I_0 = \frac{12}{3} [7,81^3 + 12,19^3] + 4(65 - 12) \left[\frac{4^2}{12} + \left(7,81 - \frac{4}{2} \right)^2 \right] + 15 \times 4,62 \cdot (12,19 - 2)^2$$

$$I_0 = 23785,87 \text{ cm}^4$$

$$\lambda_v = \frac{0,02 \cdot f_{t28}}{\left(2 + \frac{3b_0}{b} \right) \rho} = \frac{0,02 \cdot 2,1}{\left(2 + \frac{3 \times 12}{65} \right) 0,021} = 0,78$$

$$\nu = \max \left[0, 1 - \frac{1,75 \times 2,1}{4 \times 0,021 \times 10,63 + 2,1} \right] = 0,68$$

$$\rightarrow I_{fv} = \frac{1,1 \times 23785,87}{1 + 0,68 \times 0,78}$$

$$I_{fv} = 17009,78 \text{ cm}^4$$

$$f = \frac{M_t \times L^2}{10 \cdot E_v \cdot I_{fv}}$$

$$f = \frac{7,54 \times 10^5 (425)^2}{10 \times 10818865 \times 10^2 \times 17009,78}$$

$$f = 0,74 \text{ cm} < \bar{f} = 0,85 \text{ cm} \rightarrow \dots\dots\dots \text{condition vérifiée}$$

Conclusion :

❖ Armatures longitudinales :

- En travée : 3HA14
1HA10
- Aux appuis : 2HA12
1HA12 + 1HA12 Chap

❖ Armatures transversales :

- Etrier HA8

❖ Treillis soudé : TS Ø6 – 200 * 200

III-2 L'acrotère :

L'acrotère est un élément de sécurité au niveau de la terrasse, il forme une paroi contre toute chute. Il est considéré comme une console encastrée à sa base, soumise à son poids propre et à une surcharge horizontale ($Q = 1 \text{ KN/ml}$) due à une main courante.

Le calcul se fera en flexion composée au niveau de la section d'encastrement pour une bande de 1m linéaire. L'acrotère est exposé aux intempéries, donc la fissuration est préjudiciable. Dans ce cas, le calcul se fera à l'ELU et à l'ELS.

III.1.1. Hypothèse de calcul

- . L'acrotère est sollicité en flexion composée.
- . La fissuration est considérée comme préjudiciable.
- . Le calcul se fera pour une bande de 1 m.

III-2-2) Détermination des sollicitations :

Leurs déterminations se font pour une bande de largeur 1[m]

$$G_{\text{acr}} = 25 \left[(0,6 \times 0,1) + (0,1 \times 0,2) - \frac{0,05 \times 0,08}{2} \right] = 25 \times S_{\text{acr}} = 1,95 \text{ KN/ml.}$$

Dimension de l'acrotère :

Largeur : 100 [cm]

Hauteur : 70 [cm]

Epaisseur: 10 [cm]

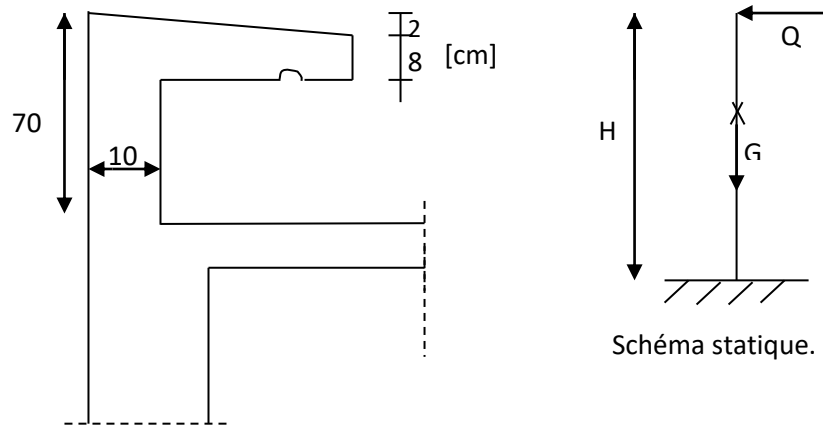


Figure III.9 schéma de l'acrotère

1. CALCUL DE LA FORCE SISMIQUE APPLIQUE A L'ACROTERE :

D'après le RPA99 (version 2003), les forces horizontales de calcul (F_p) agissant sur les éléments non structuraux et les équipements ancrés à la structure sont calculées suivant la formule :

$$F_p = 4 \times A \times C_p \times W_p$$

Avec :

A : coefficient d'accélération de zone ($A = 0.25$ en zone III, groupe d'usage

2) W_p : poids de l'acrotère ($W_p = G = 1.95$ KN/ml)

C_p : facteur de force horizontale, pour un élément en console ($C_p = 0.8$)

F_p : force horizontale pour les éléments non structuraux

$$F_p < Q$$

D'où :

$$F_p = 4 \times 0.25 \times 0.8 \times 1.95 = 1.56$$

On a : $F_p = 1.56 \text{ KN/ml} > Q = 1 \text{ KN/ml}$

Remarque :

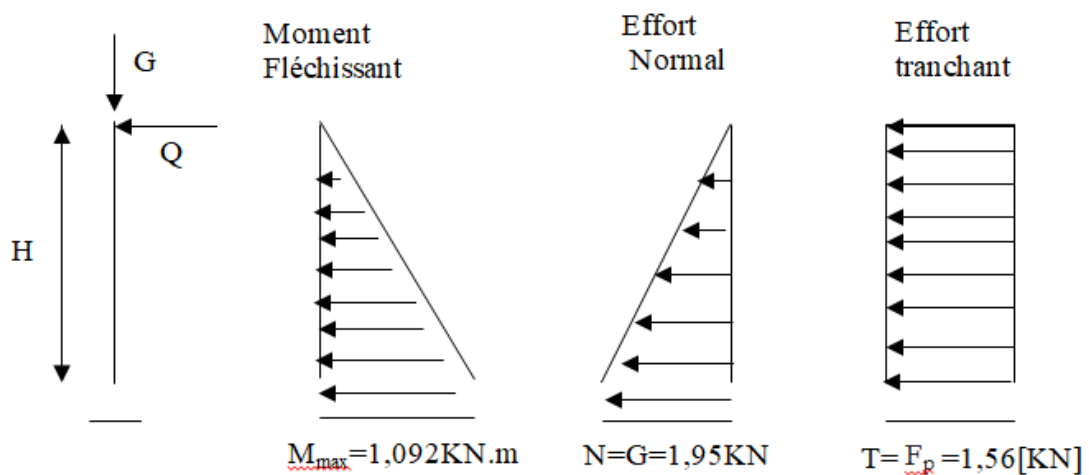
On remarque que l'action des forces horizontales (F_p) est supérieure à l'action de la main courante (Q) donc le ferrailage adopté doit être calculé sous l'action des forces horizontales (F_p).

. Poids propre : $G = 1.95 \text{ KN/ml}$

. Effort latérale : $F_p = 1.56 \text{ KN/ml}$

. Moment de renversement dû à F_p : $M_f = F_p \cdot h \cdot 1 = 1.56 \times 0.7 \times 1 = 1.092 \text{ KN.m}$

III-2-3) Diagrammes :



Combinaison de charges

. À l'ELU

$$q_u = 1.35G + 1.5Q$$

. Effort normal de compression : $N_u = 1.35 \times 1.95 = 2.6325 \text{ KN}$

. Effort tranchant : $T_u = 1.5 F_p = 1.5 \times 1.56 = 2.34 \text{ KN}$

. Moment de renversement dû à F_p : $M_u = 1.5 M = 1.5 \times 1.092 = 1.638 \text{ KN.m}$

. À L'ELS

$$q_u = G + Q$$

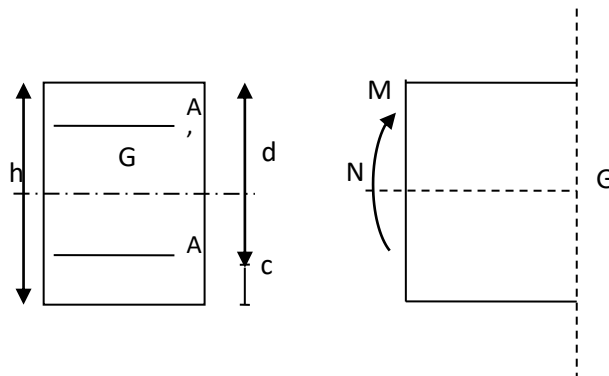
. Effort normal de compression : $N_s = G = 1.95 \text{ KN}$

. Effort tranchant : $T_s = F_p = 1,56 \text{ KN}$

. Moment de renversement : $M_s = M_Q = 1,092 \text{ KN.m}$

III-2-4 calcul du ferrailage :

Le ferrailage de l'acrotère est déterminé en flexion composée, en considérant une section rectangulaire de hauteur « $h = 10\text{cm}$ » et de largeur « $b = 100\text{cm}$ », soumise à un effort normal « N » et un moment de renversement « M ».



figureIII-10 : Section rectangulaire soumise à la flexion composée

h : Epaisseur de la section

c et c' : Enrobage

$d = h - c$: Hauteur utile

M_f : Moment fictif calculé par rapport au C.D.G des armatures tendues

III-2-4-1 Calcul à L'ELU :

a) calcul de l'excentricité :

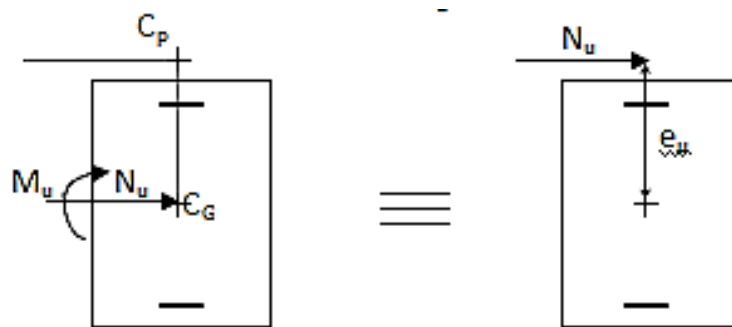
$$h = 10 \text{ cm}; b = 100 \text{ cm}; d = 8 \text{ cm}; c = 2 \text{ cm}$$

$$e_u = \frac{M_u}{N_u} = \frac{1,638}{2,6325} = 0,622 \text{ m} = 62,2 \text{ cm}$$

$$e_u > h/2 - c = 10/2 - 2 = 0,03 \text{ m}.$$

Le centre de pression (C_p) est à l'extérieur de la section \Rightarrow section partiellement comprimée (SPC).

La section sera calculée en flexion simple sous l'effet d'un moment fictif (M_f)



b) Calcul de la section d'armatures en flexion simple :

• Moment fictif :

$$M_f = N_u \times (e_u + h/2 - c)$$

$$M_f = 2,6325(0,622 + 0,05 - 0,02) = 2,6325 \times 0,652$$

$$M_f = 1,716 \text{ Kn.m}$$

-Moment réduit μ_u :

$$\text{On a } M_f = 1,716 \text{ Kn.m}$$

$$\mu_u = \frac{M_u}{b \cdot d^2 \cdot f_{bu}} \quad f_{bu} = \frac{0,85 \cdot f_{c28}}{\theta \cdot \gamma_b} = 14,2 \text{ MPa.}$$

$$\mu_u = \frac{1,716 \cdot 10^3}{100 \times 8^2 \times 14,2} = 0,0188 < \mu_l = 0,392 \quad \longrightarrow \quad \text{S.S.A}$$

$$A_{sc} = 0 \text{ cm}^2$$

$\mu_u = 0,0188 \xrightarrow{\text{tableau}} \beta = 0,991$ d'où l'armature nécessaire en flexion simple :

$$A_f = \frac{M_f}{\beta \cdot d \cdot f_{su}} = \frac{1,716 \cdot 10^3}{0,991 \times 8 \times 348} = 0,62 \text{ cm}^2 \quad \text{Avec :} \quad \sigma_s = \frac{f_e}{\gamma_s} = \frac{400}{1,15} = 348 \text{ MPa}$$

$$A_f = 0,62 \text{ cm}^2.$$

III-2-4-3) Armatures réelles en flexion composée (As) :

$$A_f = A_{st} + \frac{N_u}{f_{su}} \rightarrow A_{st} = A_f - \frac{N_u}{f_{su}} = 0,62 - \frac{2,6325 \cdot 10^3}{348 \cdot 10^2} = 0,544 \text{ cm}^2$$

Et $A_{sc} = 0 \text{ cm}^2 \rightarrow$ Non nécessité des armatures comprimées mais dans la réalité l'acrotère travaille dans les deux sens opposés, supportant les charges extérieurs due a la main courante (échafaudage, échelle des pompiers,...etc. , ce qui nous permet de considérer deux nappes d'armatures.

Donc :

$$A_{st} = 0,544 \text{ cm}^2$$

$$A_{sc} = A_{st} = 0,544 \text{ cm}^2$$

Vérification :

III-2-5-1) Condition de non fragilité (BAEL 91 révisé 99-Art. A-4-2) :

Les sollicitations provoquant la fissuration du béton de la section supposé non armée et non fissurée doivent entraîner dans les aciers tendus de la section réelle une contrainte à la limite élastique des aciers (f_e).

-Armatures principales :

$$A_{\min} = 0,23 \cdot b \cdot d \cdot \frac{f_{t28}}{f_e} \left[\frac{e_s - 0,455 \cdot d}{e_s - 0,185 \cdot d} \right]$$

$$\text{Avec : } e_s = M_s / N_s = 1,092 / 1,95 = 0,56 \text{ m}$$

$$A_{\min} = 0,23 \cdot 100 \cdot 8 \cdot \frac{2,1}{400} \left[\frac{56 - 0,455 \times 8}{56 - 0,185 \times 8} \right]$$

$$A_{\min} = 1,08 \text{ cm}^2$$

Nous avons $A_s < A_{\min}$.

Donc on adoptera une section $A = A_{\min} = 1,08 \text{ cm}^2$

Soit :

$$A_s = 5 \text{ HA8} = 2,51 \text{ cm}^2 \quad \text{Avec un espacement } St = 20 \text{ cm.}$$

-Armatures de répartition :

$$A_r = A_s/4 = 2,51/4 = 0,627 \text{ cm}^2$$

Soit : $A_r = 4 \text{ HA8} = 2,01 \text{ cm}^2$ avec un espacement $St = 20 \text{ cm}$.

III-2-5-2) Vérification des espacements :

Lorsque la fissuration est préjudiciable, l'écartement maximal des armatures d'une nappe est donné par l'article (BAEL 91 révisé 99-Art. 4-5-3).

Soit :

$$St \leq \min \{2h, 25 \text{ cm}\}$$

On a :

$$20 \text{ cm} \leq \min \{20 \text{ cm}, 25 \text{ cm}\} \dots \dots \dots \text{condition vérifiée.}$$

III-2-5-3) Vérification au cisaillement (BAEL 91 révisé 99-Art, 5-1-1) :

$$\tau_u = \frac{V_u}{b.d}$$

Avec :

V_u : Effort tranchant à l'ELU

b = Largeur de la bande considérée

d = Hauteur utile de la section.

$$V_u = 1,5 \cdot F_p = 1,5 \cdot 1,56 = 2,34 \text{ Kn}$$

$$\tau_u = \frac{2,34}{1,08} = 2,16 \text{ Kn/m}^2 = 0,0216 \text{ MPa.}$$

Comme la fissuration est préjudiciable le BAEL impose :

$$\tau \leq \min \left\{ \frac{0,15 f_{c28}}{\gamma_b}, 4 \text{ MPa} \right\}$$

$$\tau \leq \min \{2,5; 4\text{MPa}\} \quad \tau = 2,5\text{MPa}$$

$$\tau_u = 0,02925 \text{ MPa} \leq 2,5\text{MPa} \dots \dots \dots \text{condition vérifiée.}$$

III-2-5-4) Vérification de l'adhérence :

Le béton armé est une structure composite acier et béton qui travaillent ensemble et au même temps, donc il est nécessaire de connaître aussi le comportement de l'interface entre les deux matériaux.

Pour cela le BAEL (A-6-2-3) exige que :

$$\tau_{se} \leq \overline{\tau_{se}} = \psi_s \cdot f_{t28} \quad \text{avec } \psi_s = 1 \text{ pour aciers lisses,}$$

$$\psi_s = 1,5 \text{ pour aciers HA.}$$

$$f_{t28} = 0,6 + 0,06 f_{c28} = 0,6 + 0,06 \cdot 25 = 2,1\text{MPa}$$

$$\text{Avec : } \tau_{se} = \frac{Vu}{0,9d \cdot \sum u_i}$$

$\sum u_i$: Somme des périmètres ultimes des barres

$$\sum u_i = n \cdot \pi \cdot \phi = 5 \cdot \pi \cdot 0,8 = 12,56\text{cm.}$$

$$\tau_{se} = \frac{2,34 \cdot 10^3}{0,9 \cdot 80 \cdot 125,6} = 0,258\text{MPa}$$

$$\overline{\tau_{se}} = 1,5 \times 2,1 = 3,15\text{MPa}$$

$$\tau_{se} = 0,258 < \overline{\tau_{se}} = 3,15\text{MPa} \dots \dots \dots \text{condition vérifiée.}$$

III-2-5-5) Ancrage des barres (BAEL 91 révisé 99-Art-6-1-2) :

Pour avoir un bon ancrage droit, il faut mettre en œuvre un ancrage qui est défini par sa longueur de scellement droit « Ls »

$$L_s = \frac{\phi \cdot f_e}{4 \cdot \tau_{su}} ;$$

$$\tau_{su} = 0,6 \psi_s^2 \times f_{t28} = 0,6 \cdot 1,5^2 \cdot 2,1 = 2,835\text{MPa.}$$

$$L_s = \frac{0,8 \times 400}{4 \times 2,835} = 28,21\text{cm}$$

Soit : $L_s = 30\text{cm}$.

e. Espacement des barres : (BAEL 91/ A.8.2.4)

Nous avons une fissuration préjudiciable : $S_t = 20\text{ cm} = \min(2h ; 25\text{ cm}) = 25\text{ cm} \rightarrow \text{condition vérifiée.}$

III-2-5-6) Vérification des contraintes à l'ELS :

Les contraintes limites dans le béton et les aciers doivent vérifier les conditions suivantes :

$$\sigma_{bc} \leq \overline{\sigma_{bc}} = 0,6 f_{c28} = 15\text{MPa}$$

$$\sigma_s \leq \overline{\sigma_s} = \min \left\{ \frac{2}{3} \cdot f_e ; \max \left\{ 0,5 f_e, 110 \sqrt{n f_{t28}} \right\} \right\} = 201,63\text{ MPa}$$

$$f_{t28} = 0,6 + 0,06 x f_{c28} = 2,1\text{MPa}$$

$$\eta = 1,6 :$$

Fissuration préjudiciable,

(acier HA), $\phi \geq 6\text{mm}$

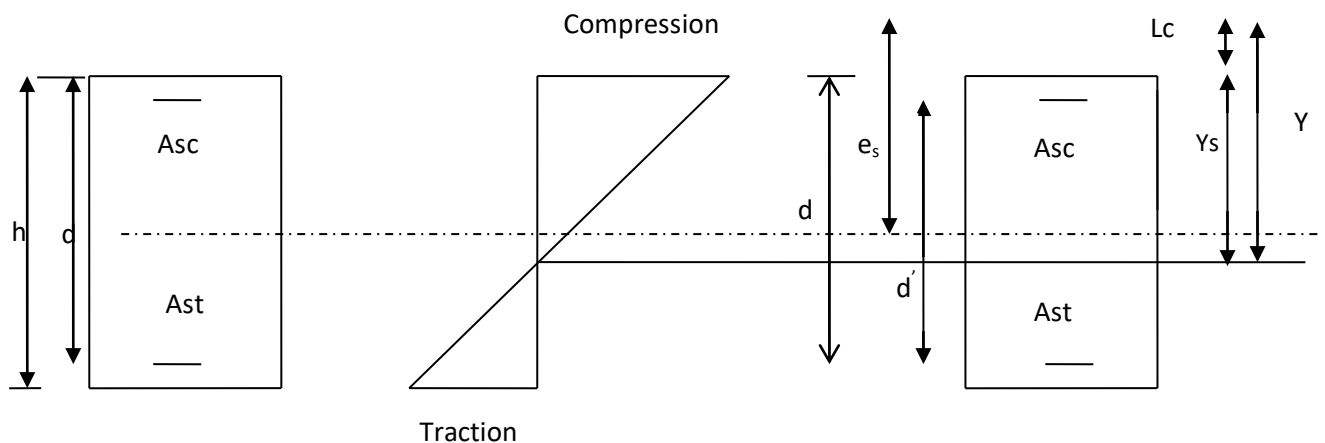


Fig. III-11 : Répartition des contraintes dans l'acrotère.

a/ Vérification des contraintes de compression dans le béton :
(BAEL 91 révisé 99-Art4.5.2)

$$\sigma_{bc} \leq \overline{\sigma_{bc}} = 0,6 \times f_{c28} = 0,6 \times 25 = 15\text{ MPa}$$

$$\sigma_{bc} = \frac{1}{K_1} \times \sigma_{st}$$

$$\rho_1 = \frac{100 \times A_{st}}{b \times d} = \frac{100 \times 2.51}{100 \times 8} = 0.313 \Rightarrow \beta_1 = 0.913 \text{ et } K_1 = 41.82.$$

$$\sigma_{bc} = \frac{1}{K_1} \times \sigma_{st} = \frac{1}{41.82} \times 59.56 = 1.42 \text{ MPa}$$

$$\sigma_{bc} = 1.42 \text{ MPa} < \bar{\sigma}_{bc} = 15 \text{ MPa} \Rightarrow \text{La condition est vérifiée}$$

b/ Vérification de la contrainte dans l'acier :

$$\sigma_{st} = \frac{M_s}{\beta_1 \times d \times A_{st}}$$

$$\text{On a : } \rho_1 = \frac{100 \times A_{st}}{b \times d} = \frac{100 \times 2.51}{100 \times 8} = 0.313$$

$$\rho_1 = 0.313 \Rightarrow \beta_1 = 0.912$$

$$\text{D'où : } \sigma_{st} = \frac{1.092 \times 1000}{0.913 \times 8 \times 2.51} = 59.56 \text{ MPa}$$

$$\sigma_{st} = 59.56 \text{ MPa} < \bar{\sigma}_{st} = 201.63 \text{ MPa} \Rightarrow \text{La condition est vérifiée.}$$

***Vérification de la section au flambement :**

-Calcul de l'élancement :

$$\lambda = \frac{L_f}{i} = \frac{L_f \sqrt{A}}{\sqrt{I}}$$

Avec :

λ : Élancement de l'élément

L_f : Longueur de flambement

i : Rayon de giration

I : Moment d'inertie de la section

A : Surface de la section de l'élément

$$A = 0.1 \times 1 = 0.1 \text{ m}^2$$

$$I = \frac{b \cdot h^3}{12} = \frac{1 \cdot (0.1)^3}{12} = 8.33 \cdot 10^{-5} \text{ m}^4$$

$$L_f = 2 \cdot l_0 = 2 \cdot H = 2 \times 0.7 = 1.4 \text{ m}$$

$$\lambda = \frac{1.4 \sqrt{0.1}}{\sqrt{8.33 \cdot 10^{-5}}} = 48.50$$

$$\lambda \leq \max \left[50; \min \left(\frac{67 \cdot e_u}{h}, 100 \right) \right] = \max [50; \min(26,66; 100)]$$

$$\lambda = 48,50 < 50 \dots \dots \dots \text{ok}$$

Donc il n'est pas nécessaire de faire le calcul au flambement.

Conclusion :

Suite a toutes les vérifications précédentes, on adoptera le ferrailage suivant :

-02 nappes d'armatures

-5HA8/ml = $2,51 \text{ cm}^2/\text{ml}$ comme armatures principales pour chaque nappe.

-4HA8/ml = $2,01 \text{ cm}^2/\text{ml}$ comme armatures de répartition pour chaque nappe.

Avec un espacement $St = 20 \text{ cm}$.

III-3-Balcon :

III.3.1. introduction :

Notre balcon est assimilé à une console encastrée d'un coté au niveau des poutres et libres dans l'autre coté

Pré dimensionnement de la dalle pleine :

$$e_p \geq \frac{l}{10} \quad \text{avec : } l : \text{largeur du balcon}$$

$$e_p \geq \frac{140}{10} = 14$$

On opte $e_p = 15 \text{ cm}$

III.3.2. Détermination des charges et surcharges:

- ✓ Poids propre du balcon : $G_{\text{balcon}} = 5,31 \times 1 = 5,31 \text{ KN/ml}$ (chap II)
- ✓ Poids du garde-corps : $G_{\text{gc}} = 1,62 \times 1 = 1,62 \text{ KN/ml}$

Elément	Masse volumique (KN/m ³)	Epaisseur E (cm)	Poids spécifique G (KN/m ²)
Mur en brique creuse	9	0,1	0,9
Enduit ciment	18	0,04	0,72
Poids du garde-corps			1,62

- ✓ Surcharge d'exploitation : $Q = 3,5 \times 1 \text{ ml} = 3,5 \text{ KN/ml}$

III.3.3. Combinaisons de charges :

Charge uniforme : $q_u = 1,35G + 1,5Q = 1,35 \times (5,31) + 1,5 \times (3,5) = 12,42 \text{ KN/ml}$.

Charge concentré : $g_u = 1,35G_{\text{gc}} = 1,35 \times (1,62) = 2,187 \text{ KN/ml}$.

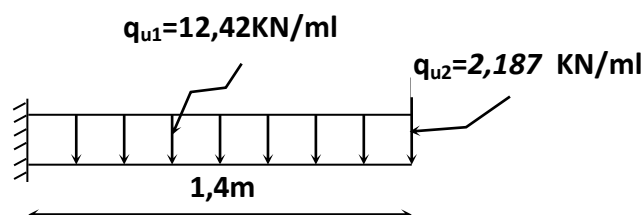


Figure III.12 : Schéma de la console

III.3.4 Calcul à l'ELU

➤ Détermination des efforts internes :

Le moment fléchissant :

$$M_u = \frac{q_u \cdot L^2}{2} + g_u \times l$$

$$M_u = \frac{12,42 \times 1,4^2}{2} + 2,187 \times 1,4 = 15,23 \text{ KN.m}$$

L'effort tranchant :

$$T_U = q_u \times l + g_u = 12,42 \times 1,4 + 2,187 = 19,575 \text{ KN}$$

➤ Calcul des armatures :

✓ Armatures principale :

Le calcul se fait en flexion simple pour une bonde de 1 mètre de longueur

$$\mu = \frac{M_t}{b \cdot d^2 \cdot f_{bc}} = \frac{15,23 \cdot 10^6}{1000 \cdot 130^2 \cdot 14,2} = 0,064 < \mu_l = 0,392$$

(S.S.A) donc les armatures comprimées ne sont pas nécessaires ($A_{sc} = 0 \text{ cm}^2$)

$$\mu = 0,064 \implies \beta = 0,967$$

$$A_{st} = \frac{M_t}{\beta \cdot d \cdot \sigma_{st}} = \frac{15,33 \cdot 10^3}{0,967 \cdot 13 \cdot 348} = 3,50 \text{ cm}^2.$$

On opte : **4HA 12 = 4,52 cm²**. Avec un espacement $S_t = 25 \text{ cm}$

✓ Armatures de répartition :(Art. A.8.2.41/BAEL 91 révisées 99)

$$A_r = \frac{A_{st}}{4} = \frac{4,52}{4} = 1,13 \text{ cm}^2.$$

On opte : **4HA10=3,14 cm²**. Avec espacement $S_t = 25 \text{ cm}$

III.3.5. Vérifications à l'ELU :

1) Condition de non fragilité : (Art. A.4.2.1/BAEL 91 révisées 99)

$$A_{\min} \geq 0,23 \cdot b \cdot d \cdot \frac{f_{t28}}{f_e} = 0,23 \times 100 \times 13 \times \frac{2,1}{400} = 1,56 \text{ cm}^2.$$

✓ **Armature principale:** $A_{st} = 4,52 > 1,56 \text{ cm}^2$. \implies Condition vérifiée.

✓ **Armature de répartition :** $A_r = 3,14 > 1,56 \text{ cm}^2$. \implies Condition vérifiée.

2) Vérification au cisaillement :(Art .5.1.211/BAEL 91 révisées 99)

$$\bar{\tau}_u = \min \left\{ \frac{0.15 \times f_{c28}}{\gamma_b} ; 5 \text{ MPa} \right\} = 2,35 \text{ MPa.}$$

$$\tau_u = \frac{V_{\max}}{b \times d} = \frac{19.575 \cdot 10^3}{1000 \cdot 130} = 0,15 \text{ MPa.}$$

$$\tau_u = 0,15 \text{ MPa} < \bar{\tau}_u = 2,35 \text{ MPa.} \quad \Longrightarrow \text{Condition vérifiée.}$$

Il n'y a pas de risque de cisaillement.

3) Vérification de l'adhérence des barres : (Art A.6.1 .3/BAEL 91 révisées 99)

$$\bar{\tau}_{se} = \Psi_s \cdot f_{t28}$$

Où :

Ψ_s : Coefficient de scellement (En fonction de la nuance d'acier)

$\Psi_s = 1.5$ (Barres de haute adhérence).

$$\text{Donc :} \quad \bar{\tau}_{se} = 1,5 \times 2,1 = 3,15 \text{ MPa.}$$

$$\tau_{se} = \frac{V_{\max}}{0,9d \sum \mu_i}$$

Où :

$\sum \mu_i$: Somme des périmètres utiles des barres.

$$\sum \mu_i = n \cdot \pi \cdot \varphi = 4 \times 3,14 \times 12 = 150,72 \text{ mm.}$$

$$\tau_{se} = \frac{19.575 \cdot 10^3}{0,9 \cdot 130 \cdot 150,72} = 1,11 \text{ MPa.}$$

$$\tau_{se} = 1,11 \text{ MPa} < \bar{\tau}_{se} = 3,15 \text{ MPa.} \quad \Longrightarrow \text{Condition vérifiée}$$

Il n'y a pas de risque d'entraînement des barres.

4) Ancrage des barres (Art. A.6.1.2/CBA93) :

Pour les aciers à haute adhérence FeE400 et pour $f_{c28} = 25 \text{ MPa}$, la longueur de scellement droite l_s est égale à :

$$l_s = 35\varphi$$

✓ **Armature principale:** $l_s = 35 \times 1,2 = 42 \text{ cm}$.

✓ **Armature de répartition :** $l_s = 35 \times 1 = 35 \text{ cm}$.

L_s dépasse la largeur des poutres, il faut donc prévoir des crochets. La longueur de scellement mesurée hors crochets est de : $L_c = 0,4L_s$

✓ Pour les HA 12 : $L_c = 0,4 \times 42 = 16,8 \text{ cm}$.

✓ Pour les HA 10 : $L_c = 0,4 \times 35 = 14 \text{ cm}$.

Finalement : La longueur $L_c = 15 \text{ cm}$.

5) Espacement des barres : (Art A.8.242/BAEL 91 révisées 99)

✓ **Armatures principal :** $S_t = 20 < \min(2h, 25) = 25 \text{ cm}^2$. \Longrightarrow

Condition vérifiée.

✓ **Armature de répartition :** $S_t = 25 < \min(3h, 33) = 33 \text{ cm}^2$. \Longrightarrow

Condition vérifiée.

III.5.6. Calcul à l'ELS :

Charge uniforme : $q_s = G + Q = 5,31 + 3,5 = 8,81 \text{ KN/ml}$.

Charge concentré : $g_s = G_{gc} = 1,62 \text{ KN/ml}$.

➤ Détermination des efforts internes :

Le moment fléchissant :

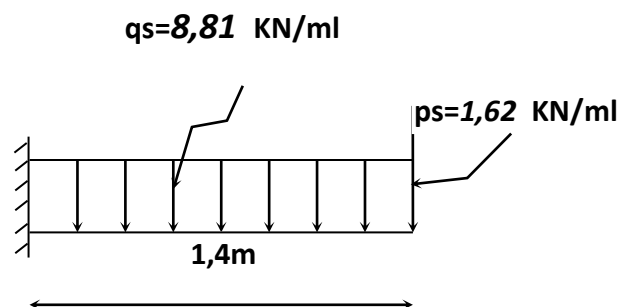


Figure III.12 : Schéma de la console

$$M_s = \frac{q_s L^2}{2} + g_s \times l$$

$$M_s = \frac{8,81 \times 1,4^2}{2} + 1,62 \times 1,4 = 10,90 \text{ KN.m}$$

L'effort tranchant :

$$T_U = q_u \times l + g_s = 8,81 \times 1,4 + 1,62 = 13,95 \text{ KN}$$

1) Vérification de l'état limite de compression du béton : (Art.A.4.5.2/BAEL 91 révisées 99)

On doit vérifier que : $\sigma_{bc} \leq \bar{\sigma}_{bc}$

$$\bar{\sigma}_{bc} = 0,6 \times f_{c28} = 15 \text{ MPa}$$

$$\sigma_{bc} = \frac{\sigma_s}{k_1} \quad \sigma_s = \frac{M_s}{\beta_1 \times d \times A_{st}}$$

β_1 et K_1 : Sont tirés du tableau des sections rectangulaires en flexion simple sans armatures comprimées en fonction de : $\rho = \frac{100 \times A_{st}}{b_0 \times d}$

$$\rho = \frac{100 \times A_{st}}{b \times d} = \frac{100 \times 4,52}{100 \times 13} = 0,347$$

$$\rho = 0,347 \implies \text{par interpolation : } \beta = 0,9085 \quad K_1 = 39,68$$

$$\sigma_{st} = \frac{M_s}{\beta_1 \times d \times A_{st}} = \frac{10,90 \times 10^6}{0,9085 \times 130 \times 4,52 \times 10^2} = 204,18 \text{ MPa}$$

$$\sigma_{bc} = \frac{\sigma_{st}}{K_1} = \frac{204,18}{39,68} = 5,15 \text{ MPa}$$

$$\sigma_{bc} = 5,15 \text{ MPa} < \bar{\sigma}_{bc} = 15 \text{ MPa} \implies \text{Condition vérifiée}$$

2) Etat limite d'ouverture des fissures : (Art.A.4.5.32/BAEL 91 révisées 99)

Nous avons une fissuration non préjudiciable donc aucune vérification n'est nécessaire

3) Etat limite de déformation : (/Art B.6.5.1/BAEL 91 révisées 99)

Il n'est pas nécessaire de procéder à la vérification de la flèche si les trois conditions sont satisfaites :

$$\frac{h}{l} \geq \frac{1}{16}$$

$$\frac{h}{l} \geq \frac{M_S}{15M_0}$$

$$\frac{A_S}{b_0 \times d} \leq \frac{4,2}{f_e}$$

$$\triangleright \frac{h}{l} = \frac{15}{140} = 0,107 \geq \frac{1}{16} = 0,0625 \quad \Rightarrow \quad \text{Condition vérifiée}$$

$$\triangleright \frac{h}{l} = \frac{15}{140} = 0,107 \geq \frac{M_S}{15M_0} = \frac{10,90}{15 \times 15,23} = 0,048 \quad \Rightarrow \quad \text{Condition vérifiée}$$

$$\triangleright \frac{A_S}{b_0 \times d} = \frac{4,52}{100 \times 13} = 0,0034 \leq \frac{4,2}{400} = 0,0105 \quad \Rightarrow \quad \text{Condition vérifiée}$$

Les trois conditions sont vérifiées. Donc, le calcul de la flèche n'est pas nécessaire (La flèche est vérifiée)

III-4-Escalier :

III.4.1 Les escaliers :

III.4.1. Introduction :

Les escaliers sont des éléments architecturaux, constitué d'une succession de gradins permettant le déplacement permettant le passage vertical entre différents étages de la construction. Pour le plancher étage service, il est constitué de deux cage d'escalier, une issue de secours importants en cas d'incendie.

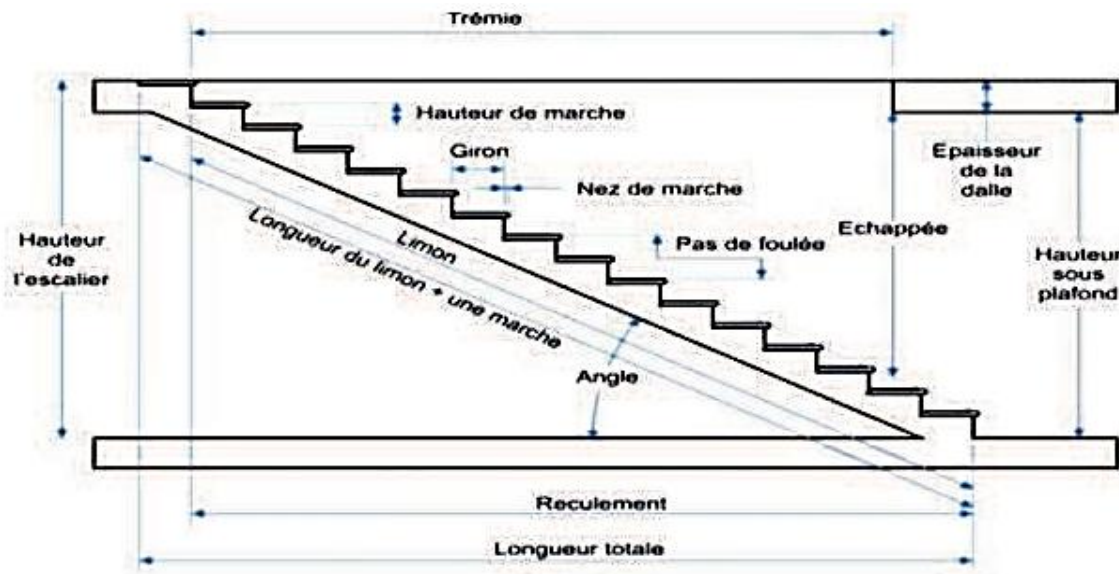


Figure III.13: Terminologie d'un escalier.

Où :

- . h : Hauteur de la contre marche.
- . H : Hauteur de la volée.
- . L : Longueur de la volée.
- . g : Longueur de la marche (giron).
- . ep : Epaisseur de la paillasse.

III.4. 2. Calcul de l'escalier :

Pour le pré dimensionnement des marches et contre marches se fera généralement par la formule de « Blondel » qui est la suivante :

$$59 \text{ cm} \leq g + 2h \leq 66 \text{ cm}$$

Le giron : On opte pour un giron égale à : $g = 30 \text{ cm}$

. **Hauteur des contre marches :**

$$14 \text{ cm} \leq h \leq 18 \text{ cm} ; \text{ Donc : } h = 17 \text{ cm}$$

. **Vérification de la loi de BLANDEL :**

$$59 \text{ cm} \leq g + 2h \leq 66 \text{ cm}$$

Avec :

$30 + 2 \times 17 = 64 \text{ cm}$ 59 cm 64 cm 66 cm ; la condition est vérifiée.

D'où: . $g = 30 \text{ cm}$

. $h = 17 \text{ cm}$

. Nombre des marches :

$$n = \frac{H}{h} = \frac{153}{17} = 9 \text{ contre marches. Donc le nombre de marches est de } n - 1 = 8$$

III.4.3. Détermination de l'épaisseur de la paillasse :

En tenant compte des recommandations de BAEL 91, l'épaisseur de la paillasse comprise dans

l'intervalle suivant : $\frac{L}{30} \leq ep \leq \frac{L}{20}$

Avec : L : longueur totale (paillasse + palier) entre axe d'appuis

. **Calcul de longueur de la paillasse (L0) :**

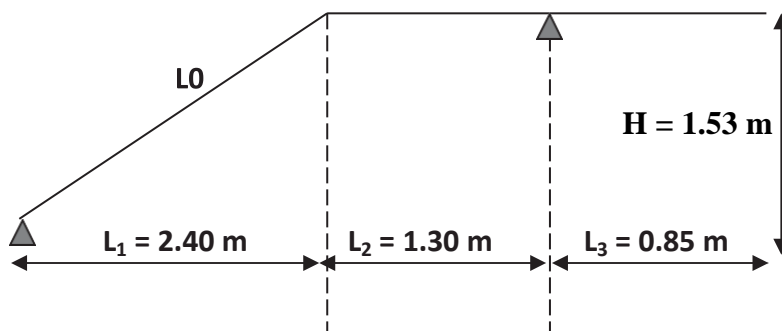


Figure III.14: Schéma d'escalier

$$\tan \alpha = \frac{H}{L1} = \frac{1.53}{2.40} = 0.6375 \rightarrow \alpha = 32.52$$

$$\cos \alpha = \frac{L1}{L} \rightarrow L = \frac{L1}{\cos \alpha} = \frac{2.40}{\cos 32.52} \rightarrow L = 2.85 \text{ m}$$

. **Finalement**

. $L = L0 + L2$

$$L = 2.85 + 1.30 = 4.15 \text{ m}$$

$$\frac{415}{30} \leq e \leq \frac{415}{20} \rightarrow 13.83 \text{ cm} \leq e \leq 20.75 \text{ cm}$$

$$30 \quad \overline{20}$$

. D'où : L'épaisseur de la paillasse $e = 17 \text{ cm}$.

III.4.4. Détermination des charges et surcharges**a. Charges permanente**

Le calcul s'effectuera pour une bande de 1 m d'emmarchement et une bande de 1 m de projection horizontale de la volée, en considérant une poutre simplement appuyée en flexion simple.

a.1. La volée**Tableau III.4. : Détermination du poids propre de la volée.**

Matériaux	Epaisseur	q (KN/m ³)	Surface pour 1 ml (m ²)	La charge G (KN/ml)
Poids propre de la paillasse	17	25	$\frac{1 \times 0.17}{\cos 32.52}$	5.04
Poids propre des marches	17	25	$\frac{1 \times 0.17}{2}$	2.125
Carrelage horizontal	1	20	0.01	0.20
Mortier de pose horizontal	2	22	0.02	0.44
Carrelage vertical	1	20	0.01	0.2
Mortier de pose vertical	2	22	0.02	0.44
Lit de sable	2	18	0.02	0.36
Enduit de plâtre	2	10	0.02	0.20
Garde -corps	-	-	-	0.20
G_{volée} = $\sum G_i$				9.20

a.2. Le palier**Tableau III.5 : Détermination du poids propre du palier.**

Matériaux	Epaisseur	q (KN/m ³)	Surface pour 1 ml (m ²)	La charge G (KN/ml)
Poids propre du palier	17	25	0.17	4.25
Revêtement en carrelage	1	20	0.01	0.2
Mortier de pose	2	22	0.02	0.44
Lit de sable	2	18	0.02	0.36
Enduit en plâtre	2	10	0.02	0.20
G_{Palier} = $\sum G_i$				5.45

b. Surcharge d'exploitation

La surcharge d'exploitation est donnée par le DTR et elle est la même pour la volée et le palier :

$$Q = 2.5 \text{ KN/ml}$$

III.4.5. Calcul des efforts internes

. Combinaisons de charges

. À l'ELU

$$q = 1.35G + 1.5Q$$

. Volée : $q_1 = 1.35 (9.20) + 1.5 (2.5) = 16.17 \text{ KN/ml}$. Palier : $q_2 = 1.35 (5.45) + 1.5 (2.5) = 11.11 \text{ KN/ml}$

. À l'ELS

$$q = G + Q$$

. Volée : $q_1 = 9.20 + 2.5 = 11.7 \text{ KN/ml}$. Palier : $q_2 = 5.45 + 2.5 = 7.95 \text{ KN/ml}$

III.4.6. Calcul à l'ELU

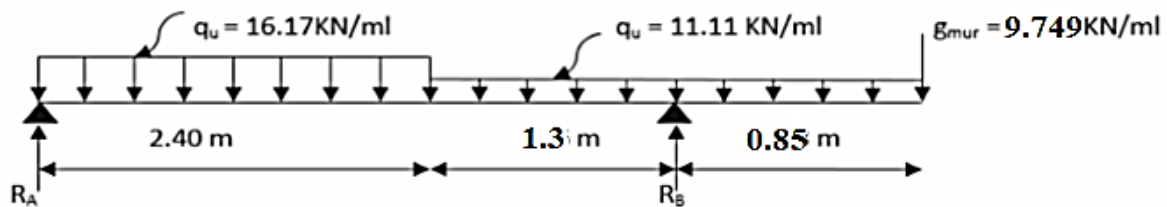


Fig. III.15: Schéma statique de chargement d'un escalier droit à l'ELU

$$\sum F_y = 0 \quad R_a + R_b = 16.17 \times 2.4 + 11.11 \times 1.3 + 11.11 \times 0.85 + 9.749 = 72.44 \text{ KN}$$

$$\sum M_b = 0 \quad R_a \times 3.7 - 16.17 \times 2.4 \left(\frac{2.4}{2} + 1.3 \right) - 11.11 \times 1.3 \left(\frac{1.3}{2} \right) + 11.11 \times 0.85 \left(\frac{0.85}{2} \right) + 9.749 \times 0.85 = 0$$

$$R_a = \frac{16.17 \times 2.4 \times (2.4/2 + 1.3) + 11.11 \times 1.3 \times (1.3/2) - 11.11 \times 0.85 \times (0.85/2) - 9.749 \times 0.85}{3.7} = 25.43 \text{ KN}$$

$$R_b = 72.44 - 25.43 = 47.01 \text{ KN}$$

$$\Rightarrow R_a = 25.43 \text{ KN.}$$

$$R_b = 47.01 \text{ KN}$$

Calcul des efforts tranchants et des moments fléchissant :

1er tronçon : $0 \leq x \leq 2.4 \text{ m}$:

$$T_y = -16.17 X + 25.43 \begin{cases} x = 0 & T_y = 25.43 \text{ KN} \\ x = 2.40 \text{ m} & T_y = -13.378 \text{ KN} \end{cases}$$

$$M_z = -16.17 \frac{x^2}{2} + 25.43 X \begin{cases} x = 0 \text{ m} \rightarrow M_z = 0 \\ x = 2.4 \text{ m} \rightarrow M_z = 14.47 \text{ KN.m} \end{cases}$$

2^{ème} tronçon : $0 \text{ m} \leq x \leq 0.85 \text{ m}$

$$T_y = 11.11 X + 9.749 \begin{cases} x = 0 & T_y = 9.749 \text{ KN} \\ x = 0.85 \text{ m} & T_y = 19.19 \text{ KN} \end{cases}$$

$$M_z = -11.11 \frac{x^2}{2} - 9.749X \begin{cases} x = 0 \text{ m} \rightarrow M_z = 0 \\ x = 0.85 \text{ m} \rightarrow M_z = -12.30 \text{ KN.m} \end{cases}$$

3^{ème} tronçon : $0.85 \text{ m} \leq x \leq 2.15 \text{ m}$

$$T_y = 11.11 X + 9.749 - 47.01 \begin{cases} x = 0.85 & T_y = -27.82 \text{ KN} \\ x = 2.15 \text{ m} & T_y = -13.37 \text{ KN} \end{cases}$$

$$M_z = -9.749x - 11.11 \frac{x^2}{2} + 47.01 \times (x - 0.85) \begin{cases} x = 0.85 \text{ m} \rightarrow M_z = -12.30 \\ x = 2.15 \text{ m} \rightarrow M_z = 14.47 \text{ KN.m} \end{cases}$$

Tronçons	X (m)	T (KN)	M (KN.m)
$0 \leq x \leq 2.4$	0	25.43	0
	2.4	-13.378	14.47
$0 \leq x \leq 0.85$	0	9.749	0
	0.85	19.19	-12.30
$0.85 \leq x \leq 2.15$	0.85	-27.82	-12.30
	2.15	-13.378	14.47

c- Calcul du moment maximal $M_{z\max}$

Le moment fléchissant atteint sa valeur maximale lorsque l'effort tranchant s'annule, d'où :

$$T_y = -16.17x + 25.43 = 0 \rightarrow x = \frac{25.43}{16.17} = 1.57 \text{ m}$$

En remplaçant la valeur de x dans l'équation : $M_z = -16.17 \frac{x^2}{2} + 25.43x$ et on aura :

$$M_{z\max} = 19.99 \text{ Kn.m}$$

En tenant compte de semi-encastrement :

. En travée : $M_t = 0.85 M_{z\max} = \mathbf{16.99 \text{ KN.m}}$

. Aux appuis : $M_a = -0.3 M_{z\max} = \mathbf{-5.997 \text{ KN.m}}$

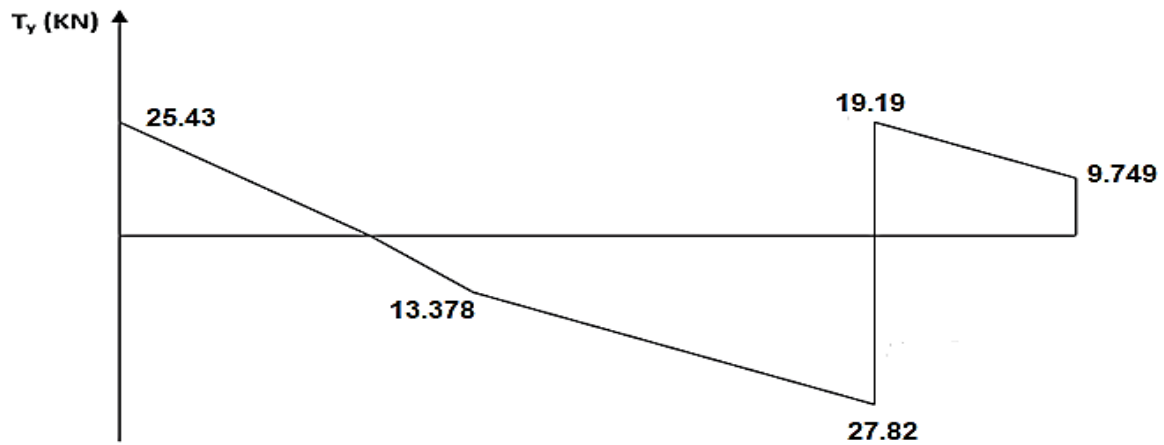
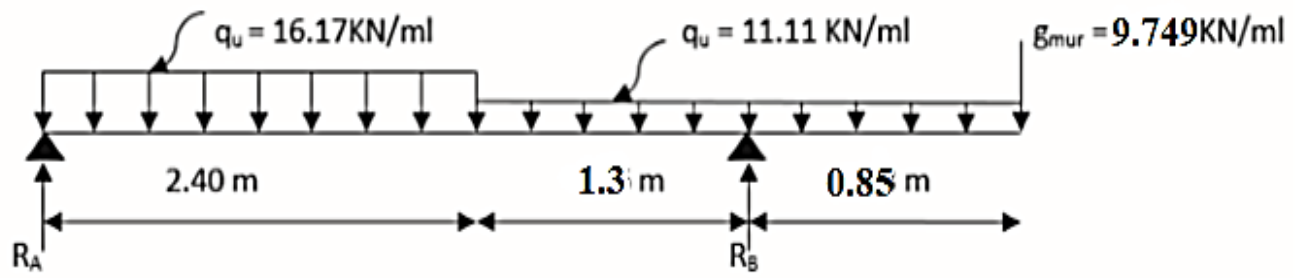


Diagramme des effort tranchant.

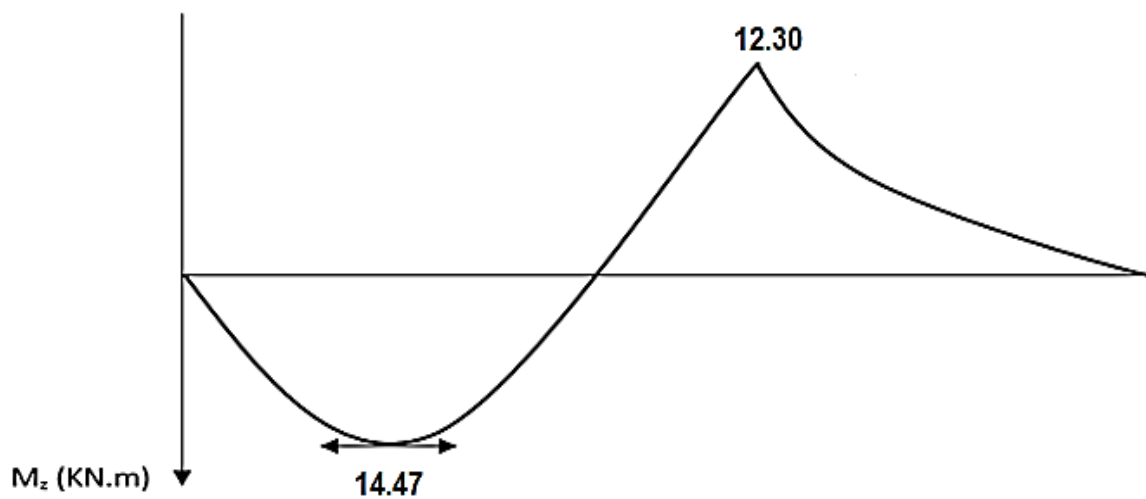


Diagramme des moments fléchissants.

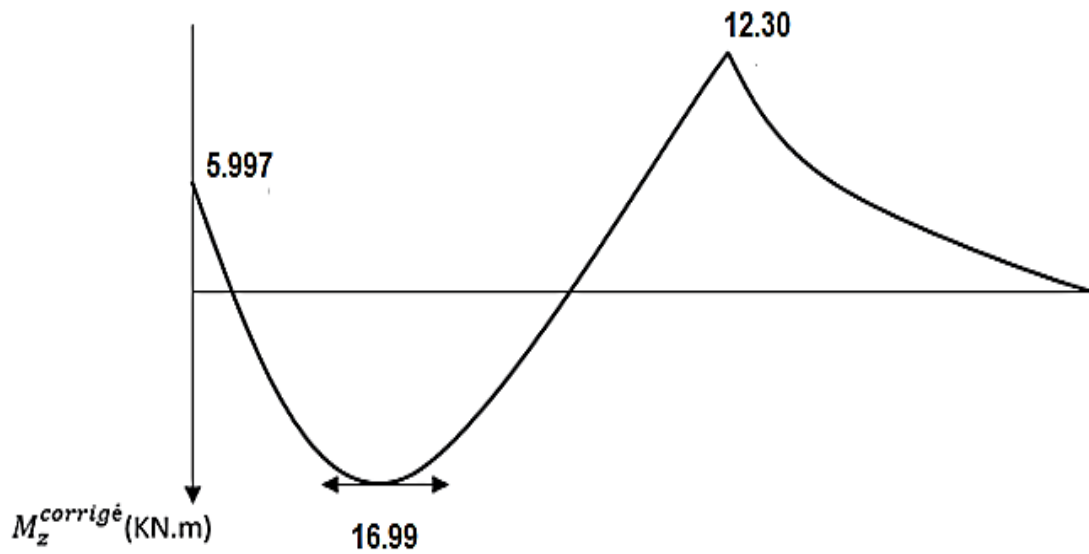


Diagramme corrigé des moments fléchissant.

➤ Calcul des armatures :

Aux appuis :

$$M_a = -12.30 \text{ KN.m}$$

✓ Armatures principales :

$$\mu_a = \frac{M_u}{b \cdot d^2 \cdot f_{bc}} = \frac{12.30 \times 10^6}{1000 \times 150^2 \times 14,2} = 0,038$$

$$\mu_a = 0,038 < \mu_l = 0,392 \quad \Longrightarrow \quad \text{section simplement armée (S.S.A).}$$

La section est simplement armée donc les armatures comprimées ne sont pas nécessaires (Asc= 0 cm²)

$$\mu = 0,038 \quad \Longrightarrow \quad \beta = 0,981$$

$$A_a = \frac{M_{ua}}{\beta \cdot d \cdot \sigma_{st}} = \frac{12.30 \times 10^3}{0,991 \times 15 \times 348} = 2,40 \text{ cm}^2$$

Soit : $A_{\text{adopté}} = 4\text{HA}10 = 3,14\text{cm}^2$ avec : $S_t = 25 \text{ cm}$

✓ Armatures de répartition :

$$A_r = \frac{A_a}{4} = \frac{3.14}{4} = 0.785\text{cm}^2$$

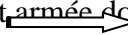
On opte : 4HA8 = 2.01 cm² avec : S_t = 25 cm

➤ **En travées :**

$$M_t = 16.99 \text{ KN.m}$$

✓ **Armatures principales :**

$$M_t = \frac{M_{ut}}{b \cdot d^2 \cdot f_{bc}} = \frac{16,99 \times 10^6}{1000 \times 150^2 \times 14,2} = 0,054 < \mu_l = 0,392$$

La section est simplement ~~armée~~  donc les armatures comprimées ne sont pas nécessaires

$$(A_{sc} = 0 \text{ cm}^2) \quad \mu = 0,054 \quad \beta = 0,972$$

$$A_t = \frac{M_{ut}}{\beta \cdot d \cdot \sigma_{st}} = \frac{16,99 \times 10^3}{0,972 \times 15 \times 348} = 3.35 \text{ cm}^2$$

Soit : A_{adopté} = 4HA12 = 4,52 cm² avec : S_t = 25 cm

✓ **Armatures de répartition :**

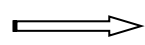
$$A_r = \frac{A_t}{4} = \frac{4.52}{4} = 1,13 \text{ cm}^2$$

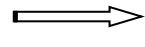
On opte : 4HA10 = 3,14 cm² avec : S_t = 25 cm

III.4.6.2 Vérifications à l'ELU :

1) Condition de non fragilité (Art. A.4.2.1/ BAEL 91 révisées 99) :

$$A_{\min} \geq 0,23 \times b_0 \times d \times \frac{f_{t28}}{f_e} = 0,23 \times 100 \times 15 \times \frac{2,1}{400} = 1,81 \text{ cm}^2$$

Aux appuis : A_a = 3,14 cm² > A_{min} = 1,81 cm²  Condition vérifiée.

En travées : A_t = 4,52 cm² > A_{min} = 1,81 cm²  Condition vérifiée.

2) Espacement des barres :

✓ **En travée :**

➤ **Armatures principales :**

$$S_t = 25 \text{ cm} < \min(3h ; 33 \text{ cm}) = 33 \text{ cm} \quad \text{---> Condition vérifiée}$$

➤ **Armatures de répartition :**

$$S_t = 25 \text{ cm} < \min(4h ; 45 \text{ cm}) = 45 \text{ cm} \quad \text{---> Condition vérifiée}$$

✓ Aux appuis :

➤ Armatures principales

$$S_t = 25 \text{ cm} < \min(3h ; 33 \text{ cm}) = 33 \text{ cm} \implies \text{Condition vérifiée}$$

➤ Armatures de répartition :

$$S_t = 25 \text{ cm} < \min(4h ; 45 \text{ cm}) = 45 \text{ cm} \implies \text{Condition vérifiée}$$

3) Vérification au cisaillement :(Art 5.1.2/ BAEL 91 révisées 99)

On doit vérifier que : $\tau_u \leq \bar{\tau}_u$

$$\text{Avec : } \bar{\tau}_u = \min\left[0,2 \times \frac{f_{c28}}{\gamma_b} ; 5 \text{ MPa}\right] = 3,33 \text{ MPa}$$

$$\tau_u = \frac{V_u}{b_0 \cdot d} = \frac{25,43 \times 10^3}{10^3 \times 150} = 0,169 \text{ MPa.}$$

Ce qui donne : $\tau_u = 0,169 \text{ MPa} < \bar{\tau}_u = 3,33 \text{ MPa} \implies \text{Condition vérifiée.}$

Il n'y a aucun risque de cisaillement, donc les armatures transversales ne sont pas nécessaires.

4) Vérification de l'adhérence des barres : (Art A.6.1 ,3 / BAEL 91 révisées 99)

Il faut vérifier que : $\tau_{se} \leq \bar{\tau}_{se}$

$$\bar{\tau}_{se} = \Psi_s \times f_{t28}$$

Ψ_s : Coefficient de scellement (En fonction de la nuance d'acier)

$\Psi_s = 1,5$ (Barres de haute adhérence).

$$\text{Donc : } \bar{\tau}_{se} = 1,5 \times 2,1 = 3,15 \text{ MPa}$$

$$\tau_{se} = \frac{V_{max}}{0,9d \sum U_i}$$

$$\text{Avec : } \sum U_i = n\pi\phi = 4 \times 3,14 \times 12 = 150,72 \text{ mm}$$

$$\tau_{se} = \frac{25,43 \times 10^3}{0,9 \times 150 \times 150,72} = 1,25 \text{ MPa}$$

Ce qui donne : $\tau_{se} = 1,25 \text{ MPa} < \bar{\tau}_{se} = 3,15 \text{ MPa} \implies$ Condition vérifiée.

Il n'y a pas de risque d'entraînement des barres.

5) Influence de l'effort tranchant :

➤ **Au niveau des appuis : (Art. 5.1.3/ BAEL 91 révisées 99)**

$$A_{st} \text{ adopté} > A_{st} \text{ ancrer} = \frac{\gamma_s V_{max}}{f_e} = \frac{1,15 \times 25,43 \times 10^3}{400 \times 10^2} = 0,73 \text{ cm}^2$$

$A_{st} \text{ adopté} = 3,14 \text{ cm}^2 > 0,73 \text{ cm}^2 \implies$ Condition vérifiée.

Donc les armatures inférieures ancrées sont suffisantes.

6) Ancrage des barres :(Art 6.1.2/ BAEL 91 révisées 99)

Pour les aciers à haute adhérence FeE400 et pour $f_{c28} = 25 \text{ MPa}$, la longueur de scellement droite l_s est égale à :

$$l_s = 35\phi$$

✓ Pour les HA 10 : $L_s = 35 \times 1,0 = 35 \text{ cm}$.

✓ Pour les HA 12 : $L_s = 35 \times 1,2 = 42 \text{ cm}$.

L_s dépasse l'épaisseur de la poutre palière, il faut donc prévoir des crochets. La longueur de scellement mesurée hors crochets est de : $L_c = 0,4L_s$

✓ Pour les HA 10 : $L_c = 0,4 \times 35 = 14 \text{ cm}$.

✓ Pour les HA 12 : $L_c = 0,4 \times 42 = 16,8 \text{ cm}$.

Finalement : La longueur $L_c = 20 \text{ cm}$.

III.4.7. Calcul à l'ELS :

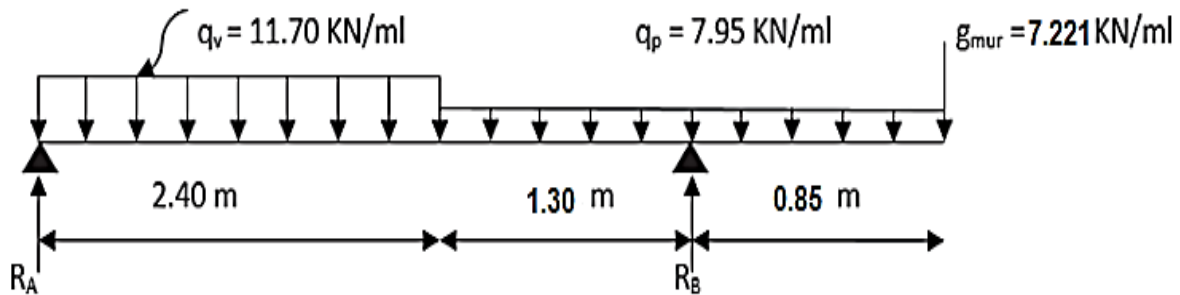


Fig. III.16: Schéma statique de chargement d'un escalier droit à l'ELS

$$\sum Fy = 0 \quad Ra + Rb = 11.70 \times 2.4 + 7.95 \times 1.3 + 7.95 \times 0.85 + 7.221 = 52.39 \text{ KN}$$

$$\sum Mb = 0 \quad Ra \times 3.7 - 11.70 \times 2.4 \left(\frac{2.4}{2} + 1.3 \right) - 7.95 \times 1.3 \left(\frac{1.3}{2} \right) + 7.95 \times 0.85 \left(\frac{0.85}{2} \right) + 7.221 \times 0.85 = 0$$

$$Ra = \frac{11.70 \times 2.4 \times (2.4/2 + 1.3) + 7.95 \times 1.3 \times (1.3/2) - 7.95 \times 0.85 \times (0.85/2) - 7.221 \times 0.85}{3.7} = 18.35 \text{ Kn}$$

$$Rb = 52.39 - 18.35 = 34.04 \text{ KN}$$

$$\Rightarrow Ra = 18.35 \text{ KN.}$$

$$Rb = 34.04 \text{ KN}$$

Calcul des efforts tranchants et des moments fléchissant :

1er tronçon : $0 \leq x \leq 2.4 \text{ m}$:

$$Ty = -11.70 X + 18.35 \begin{cases} x = 0 & Ty = 18.35 \text{ KN} \\ x = 2.40 \text{ m} & Ty = -9.73 \text{ KN} \end{cases}$$

$$Mz = -11.70 \frac{x^2}{2} + 18.35 X \begin{cases} x = 0 \text{ m} \rightarrow Mz = 0 \\ x = 2.4 \text{ m} \rightarrow Mz = 10.35 \text{ KN.m} \end{cases}$$

2^{ème} tronçon : $0 \text{ m} \leq x \leq 0.85 \text{ m}$

$$Ty = 7.95 X + 7.221 \begin{cases} x = 0 & Ty = 7.221 \text{ KN} \\ x = 0.85 \text{ m} & Ty = 13.98 \text{ KN} \end{cases}$$

$$Mz = -7.95 \frac{x^2}{2} - 7.221 X \begin{cases} x = 0 \text{ m} \rightarrow Mz = 0 \\ x = 0.85 \text{ m} \rightarrow Mz = -9.00 \text{ KN.m} \end{cases}$$

3^{ème} tronçon : $0.85 \text{ m} \leq x \leq 2.15 \text{ m}$

$$Ty = 7.95 X + 7.221 - 34.04 \begin{cases} x = 0.85 & Ty = -20.06 \text{ KN} \\ x = 2.15 \text{ m} & Ty = -9.73 \text{ KN} \end{cases}$$

$$M_z = -7.221x - 7.95 \frac{x^2}{2} + 34.04 \times (x - 0.85) \begin{cases} x = 0.85m \rightarrow M_z = -9.00 \\ x = 2.15m \rightarrow M_z = 10.35 \text{ KN.m} \end{cases}$$

Tronçons	X (m)	T (KN)	M (KN.m)
$0 \leq x \leq 2.4$	0	18.35	0
	2.4	-9.73	10.35
$0 \leq x \leq 0.85$	0	7.221	0
	0.85	13.98	-9
$0.85 \leq x \leq 2.15$	0.85	-20.06	-9
	2.15	-9.73	10.35

c- Calcul du moment maximal $M_{z\max}$

Le moment fléchissant atteint sa valeur maximale lorsque l'effort tranchant s'annule, d'où :

$$T_y = -11.70x + 18.35 = 0 \rightarrow x = \frac{18.35}{11.70} = 1.57 \text{ m}$$

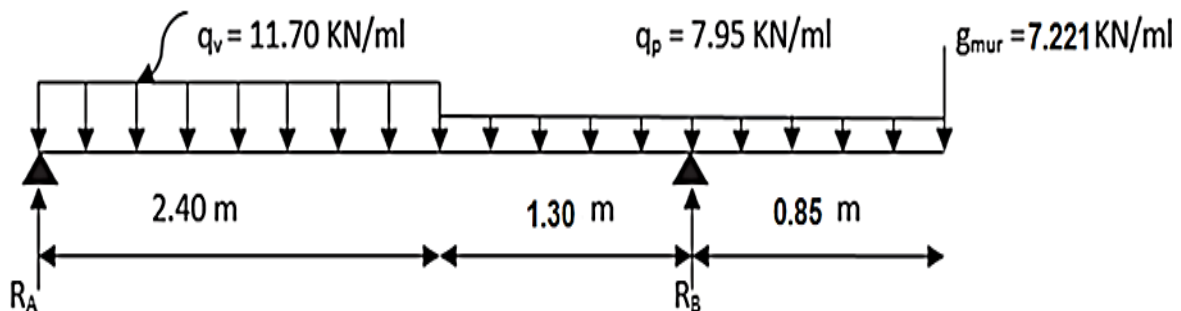
En remplaçant la valeur de x dans l'équation : $M_z = -11.70 \frac{x^2}{2} + 18.35x$ et on aura :

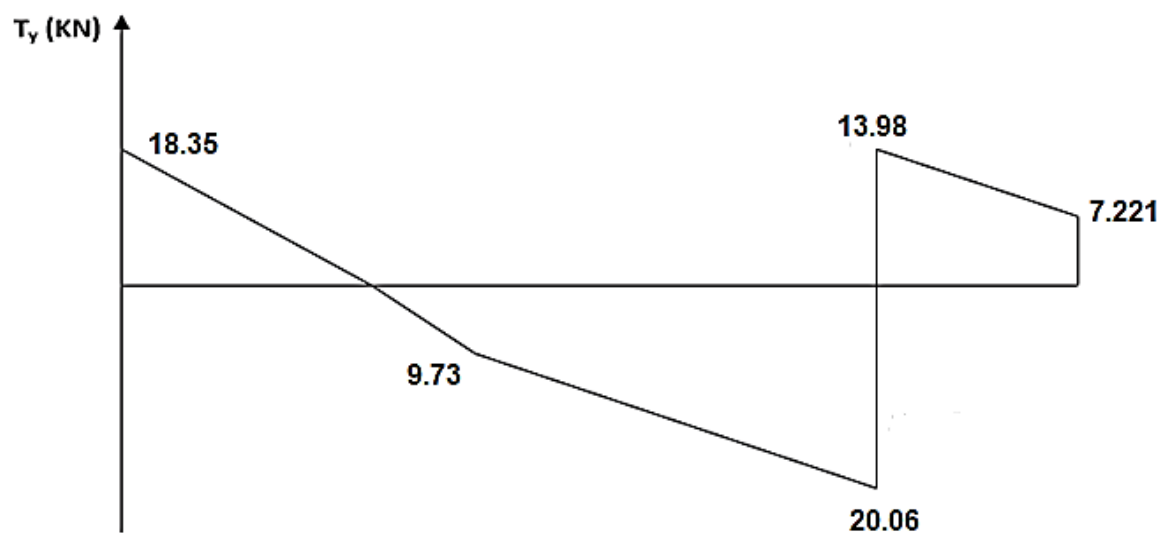
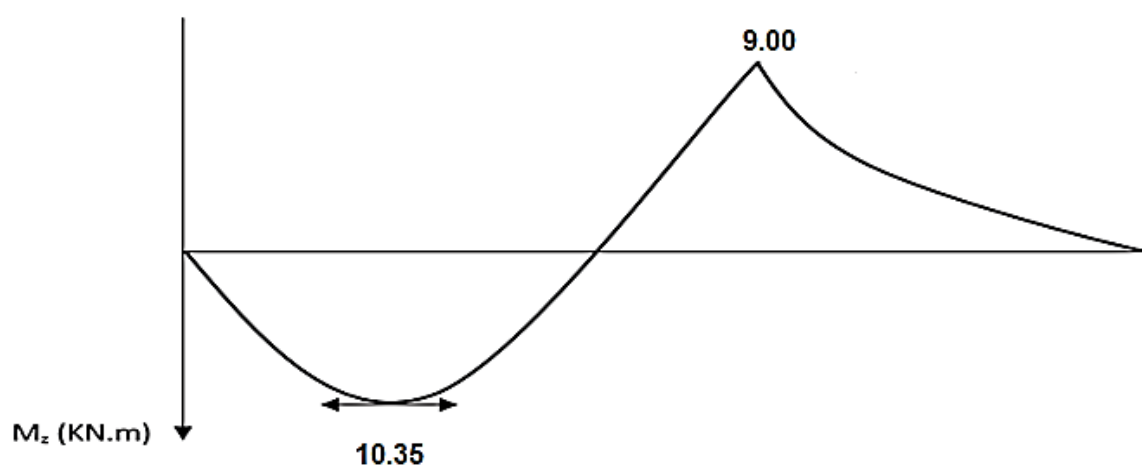
$$M_{z\max} = 14.39 \text{ KN.m}$$

En tenant compte de semi-encastrement :

. En travée : $M_t = 0.85 M_{z\max} = \mathbf{12.23 \text{ KN.m}}$

. Aux appuis : $M_a = -0.3 M_{z\max} = \mathbf{-4.317 \text{ KN.m}}$



Diagramme des effort tranchant.Diagramme des moments fléchissants.

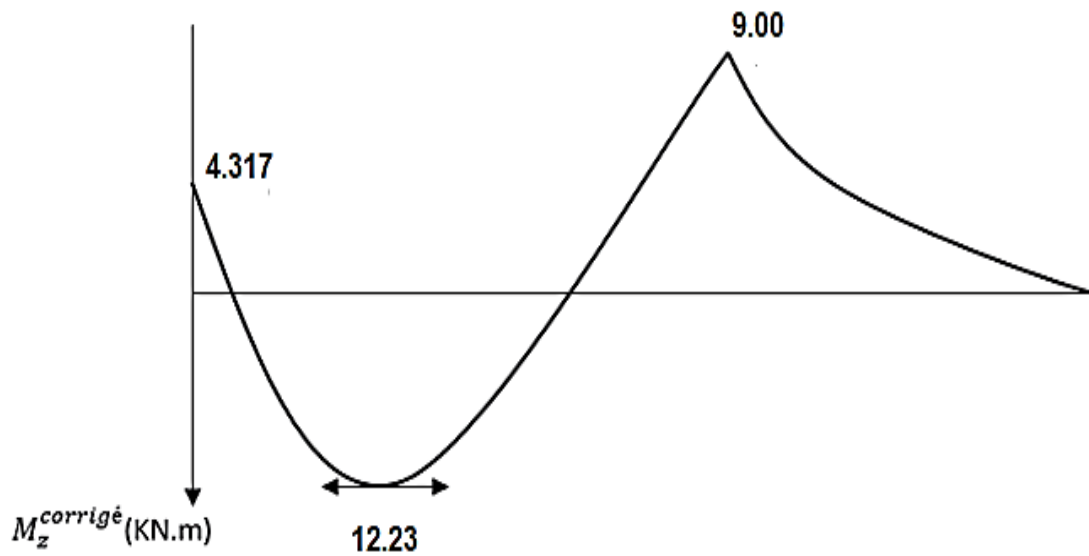


Diagramme corrigé des moments fléchissant.

III.4.7.2. Vérification à l'E.L.S :

1) A l'état limite de compression du béton : (Art.A.4.5.2/ BAEL 91 révisées 99)

On doit vérifier que : $\sigma_{bc} < \bar{\sigma}_{bc}$

Avec : $\sigma_{bc} = \frac{\sigma_{st}}{k_1}$ et $\bar{\sigma}_{bc} = 0,6f_{c28}$

$$\bar{\sigma}_{bc} = 0,6f_{c28} = 0,6 \times 25 = 15 \text{ MPa}$$

✓ En travée :

$$M_t = 12.23 \text{ KN.m}$$

$$\rho_1 = \frac{100 \times A_t}{b.d} = \frac{100 \times 4.52}{100 \times 15} = 0,301$$

$$\rho_1 = 0,301 \text{ avec l'interpolation : } \beta_1 = 0,914 \quad k_1 = 42.81$$

$$\sigma_{st} = \frac{M_t}{\beta_1 . d . A_t} = \frac{12.23 \times 10^6}{0,914 \times 150 \times 452} = 197.36 \text{ MPa}$$

$$\sigma_{bc} = \frac{\sigma_{st}}{k_1} = \frac{197.36}{42.81} = 4.61 \text{ MPa}$$

$$\sigma_{bc} = 4.61 \text{ MPa} < \bar{\sigma}_{bc} = 15 \text{ MPa} \quad \Longrightarrow \quad \text{Condition vérifiée}$$

✓ Aux appuis :

$$M_a = -9 \text{ KN.m}$$

$$\rho_1 = \frac{100 \times A_a}{b.d} = \frac{100 \times 3.14}{100 \times 15} = 0,209$$

$$\rho_1 = 0,209 \text{ avec l'interpolation : } \beta_1 = 0,9265 \quad k_1 = 53.03$$

$$\sigma_{st} = \frac{M_a}{\beta_1 . d . A_a} = \frac{9 \times 10^6}{0,9265 \times 150 \times 314} = 206.24 \text{ MPa}$$

$$\sigma_{bc} = \frac{\sigma_{st}}{k_1} = \frac{206.24}{53.03} = 3.88 \text{ MPa}$$

$$\sigma_{bc} = 3.88 \text{ MPa} < \bar{\sigma}_{bc} = 15 \text{ MPa} \quad \Rightarrow \quad \text{Condition vérifiée.}$$

2) A l'état limite d'ouverture des fissures : (Art.A.4.5.32 / BAEL 91 révisées 99)

L'escalier n'est pas exposé aux intempéries et aux milieux agressifs, ce qui peut dire que la fissuration est peu nuisible. Donc aucune vérification n'est nécessaire.

3) Etat limite de déformation : (Art B.6.5.1/ BAEL 91 révisées 99)

On peut se dispenser du calcul de la flèche sous réserve de vérifier les trois conditions suivantes : $L=4.25\text{m} = 3.4(\text{entre nus d'appuis})+0.85(\text{DP})$

$$\frac{h}{L} \geq \frac{1}{16}$$

$$\frac{A_s}{b_0.d} < \frac{3.6}{f_e}$$

$$\frac{h}{L} \geq \frac{M_t}{10.M_0}$$

$$\frac{h}{l} = \frac{17}{425} = 0.04 < \frac{1}{16} = 0.0625 \quad \text{Condition non vérifiée}$$

Vu que la condition n'est pas vérifiée, il est nécessaire de vérifier la flèche.

a) Vérification de la flèche (Art 6.5.2 BAEL 91 modifier 99)

On doit vérifier que : $f = \frac{5}{384} \frac{q_s l^2}{E_v I} \leq \bar{f}$

La flèche admissible de la poutrelle est : $\bar{f} = \frac{l}{500}$

Avec :

$q_s = \max(q_{s1}; q_{s2}) = 11.70 \text{ KN/ml}$

\bar{f} : La flèche admissible

$l = 4.25 \text{ m}$: portée entre nus d'appuis,

E_v : Module de déformation différé égal à 10818,86 MPa (voir chapitre 1)

I : Moment d'inertie de la section homogénéisée par rapport au centre de gravité

$$I = \frac{b}{3} (V_1^3 + V_2^3) + 15 \times A_t (V_2 - C)^2$$

B_0 : surface de la section homogène

$$B_0 = b \times h + 15A_t = (100 \times 17) + 15 \times 4.52 = 1767.8 \text{ cm}^2$$

S_{xx} : Moment statique

$$S_{xx} = \frac{bh^2}{2} + 15 \times A_t \times d = \frac{100 \times 17^2}{2} + 15 \times 4.52 \times 15 = 15467 \text{ cm}^3$$

$$V_1 = \frac{S_{xx}}{B_0} = \frac{15467}{1767.8} = 8.75 \text{ cm}$$

$$V_2 = h - V_1 = 17 - 8.75 = 8.25 \text{ cm}$$

$$I = \frac{100}{3} (8.75^3 + 8.25^3) + 15 \times 4.52 \times (8.25 - 2)^2 = 43696.35 \text{ cm}^4$$

$$f = \frac{5}{384} \frac{11.70 \times 4.25^2 \times 10^3}{1081.886 \times 10^6 \times 43696.35 \times 10^{-8}} = 0.0058 \text{ m} = 0.58 \text{ cm}$$

$$\bar{f} = \frac{4.25}{500} = 0.39$$

$f = 0.58 \text{ cm} < \bar{f} = 0.85 \text{ cm}$Condition vérifiée.

On opte pour le ferrailage suivant :

- **Aux appuis :**

- ❖ Armatures principales : 4HA10 espacement = 20 cm
- ❖ Armatures de répartition : 4HA8 espacement = 20 cm

- **En travée :**

- ❖ Armatures principales : 4HA12 espacement = 20 cm
- Armatures de répartition : 4HA10 espacement = 20 cm

III-5. La Dalle salle machine :

III.5.1 Introduction :

Vu le nombre important d'étages dans le bâtiment, un ascenseur est indispensable pour assurer aux habitants un déplacement plus aisé entre les différents étages. L'Ascenseur est un appareil servant à déplacer verticalement des personnes ou des charges vers l'ensemble des étages de l'immeuble. Les ascenseurs sont constitués de trois éléments essentiels :

- Le mécanisme d'entraînement constitué du moteur, du réducteur et du frein,
- La cabine,
- Le contrepoids.

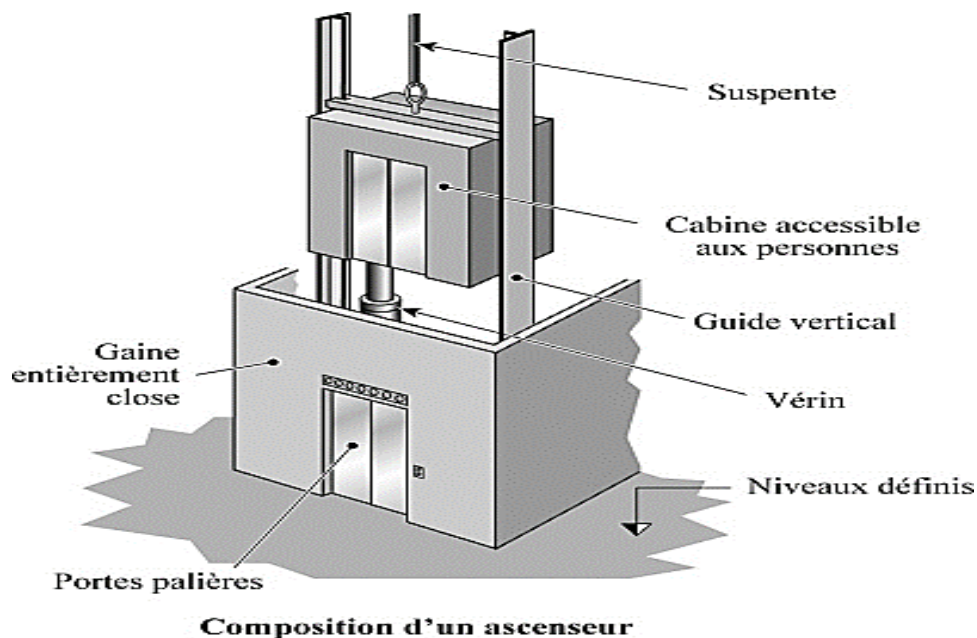


Figure III.17: composition d'un ascenseur

Notre bâtiment comporte une cage d'ascenseur de vitesse d'entraînement $V=1\text{m/s}$, pouvant charger huit personnes. En plus de son poids propre, la dalle est soumise à un chargement localisé au centre du panneau estimée à ($P = 9 \text{ tonnes} = 90 \text{ KN}$), réparti sur une surface de $(0.8 \times 0.8) \text{ m}^2$ transmise par le système de l'ascenseur.

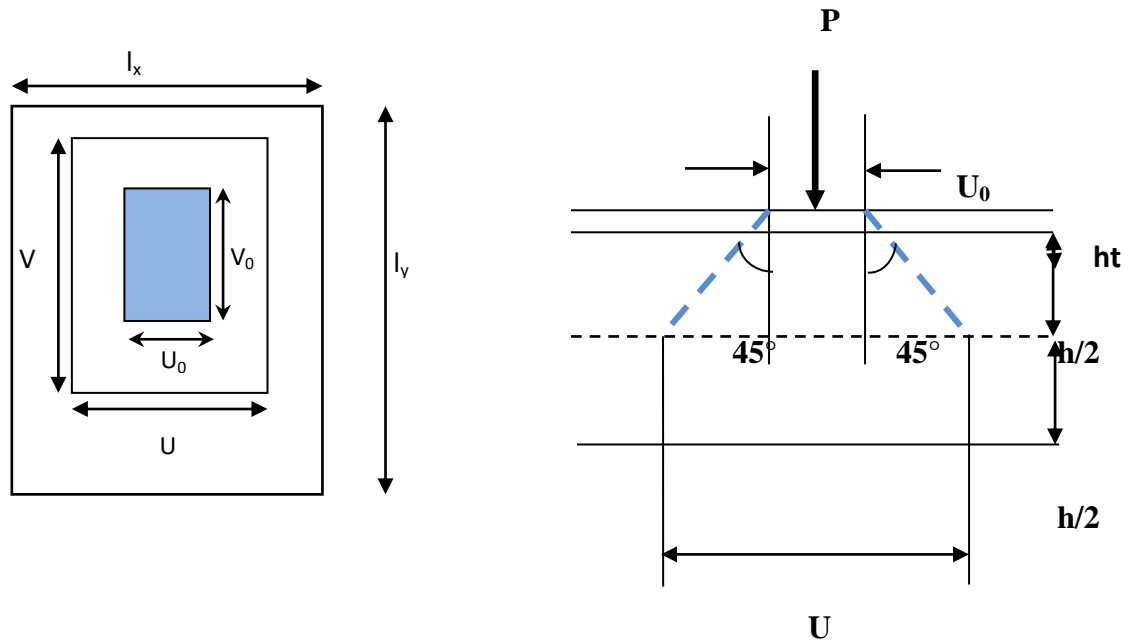


Figure III.18: Caractéristiques géométriques de la dalle pleine de la salle machine.

III.5.2 Calcul de la dalle pleine :

A. Dimensionnement de la dalle

$$L_x = 1,7m$$

$$L_y = 1.90m$$

$$\Rightarrow S = L_x \times L_y = 1.70 \times 1.90 = 6.46m^2$$

B. Epaisseur de la dalle

C. L'épaisseur de la dalle est donnée par la formule suivante : $\rho_x = \frac{L_x}{30}$

$$\rho_x = \frac{L_x}{30} = \frac{170}{30} = 5.66cm$$

h_t : doit être au moins égale à 12cm (RPA 99 version 2003), nous adoptons une hauteur :

$$h_t = 15cm.$$

III.5.3 principe de calcul

L'étude de la dalle pleine soumise à une charge localisée, s'effectue à l'aide des abaques de **PIGEAUD** qui fournissent des coefficients permettant de calculer les moments dans les deux sens engendrés par cette charge.

$$M_{x1} = P_u (M_1 + \nu M_2)$$

$$M_{y1} = P_u (M_2 + \nu M_1)$$

Avec :

M_{x1} et **M_{y1}** : Moments fléchissant au milieu du panneau dans les sens XX et YY, dues à la charge concentrée **P**, sont donnés par les abaques en fonction de **ρ** et des

rapports $\frac{U}{L_x}$ et $\frac{V}{L_y}$.

ν : Coefficient de poisson $\Rightarrow \begin{cases} \nu = 0 \text{ à l'ELU} \\ \nu = 0,2 \text{ à l'ELS} \end{cases}$

P : intensité de la charge concentrée ;

U et **V** : cotées du rectangle sur lequel agit la charge **P** compte tenue de la division à 45° dans le revêtement et la dalle de béton. Ils sont déterminés au niveau du feuillet moyen de la dalle.

A. Calcul de U et V

$$\begin{cases} U = U_0 + 2 \cdot \xi \cdot e + h_0 \\ V = V_0 + 2 \cdot \xi \cdot e + h_0 \end{cases}$$

ξ : Coefficient de la nature de revêtement $\Rightarrow \xi = 1$ (car le revêtement est aussi solide que le béton).

e : épaisseur du revêtement (**e = 5cm**).

h₀ : Épaisseur de la dalle.

U₀ = V₀ = 80cm : surface de contact, zone dans laquelle **P** est concentrée

$$\begin{cases} U = 80 + 2 \times 1 \times 5 + 15 = 105 \text{ cm.} \\ V = 80 + 2 \times 1 \times 5 + 15 = 105 \text{ cm.} \end{cases}$$

B. Détermination des sollicitations

A l'ELU

Poids propre de la dalle $G = 0.15 \times 25 \times 1 = 3.75 \text{ KN/ml}$ (bande de 1m de largeur).

La surcharge $Q = 1 \text{ KN/ml}$.

$$\begin{cases} p_u = 1.35 \times P = 1.35 \times 90 = 121.5 \text{ KN/m} \\ q_u = 1.35G + 1.5Q = 1.35 \times 3.75 + 1.5 \times 1 = 6.563 \text{ KN/ml} \end{cases}$$

Avec : p_u : Charge concentrée du système de levage.

q_u : Charge uniformément répartie.

A l'ELS

$$\begin{cases} P_s = P = 90 \text{ KN} \\ q_s = G + Q = 3.75 + 1 = 4.75 \text{ KN/ml} \end{cases}$$

III.5.4 Calcul a l'état limite ultime (ELU)

A. Calcul des moments au centre du panneau.

$$\rho = \frac{L_x}{L_y} = \frac{170}{190} = 0.9 \quad 0.4 < \rho = 0.9 < 1 \Rightarrow \text{Le panneau travail dans les deux sens}$$

$$\begin{cases} \rho = 0.90 \\ \frac{U}{L_x} = \frac{105}{170} = 0.6 \\ \frac{V}{L_y} = \frac{105}{190} = 0.55 \end{cases} \Rightarrow M_1 = 0.087; M_2 = 0.07$$

Alors :

$$M_{x1} = P_u (M_1 + \nu M_2) = 121.5 \times (0.087 + 0) = 10.570 \text{ KN.m}$$

$$M_{y1} = P_u (M_2 + \nu M_1) = 121.5 \times (0 + 0.07) = 8.505 \text{ KN.m}$$

B. Calcul des moments dû au poids propre de la dalle

$0.4 < \rho = 0.9 < 1 \Rightarrow$ La dalle travail dans les deux sens.

Panneau rectangulaire isolé portant dans les deux directions. Donc, on considère au milieu de chaque portée une bande de 1 m de largeur.

Le calcul se fera par application de la méthode exposée dans l'annexe E3 du (BAEL91 modifié 99).

$$\begin{cases} M_{x2} = \mu_x \cdot q \cdot l_x^2 \\ M_{y2} = \mu_y \cdot M_{x2} \end{cases}$$

Avec :

M_{x2} : Le moment fléchissant dans le sens de L_x ;

M_{y2} : Le moment fléchissant dans le sens de L_y ;

μ_x et μ_y : Coefficients donnés en fonction de ρ et ν .

$$\begin{cases} \rho = 0.9 \\ \nu = 0 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} \mu_x = 0.0458 \\ \mu_y = 0.778 \end{cases}$$

D'où:

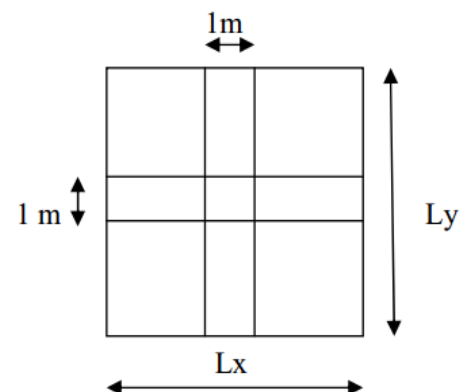
$$M_{x2} = 0.0458 \times 6.563 \times (1.7)^2 = 0.868 \text{ KN.m}$$

$$M_{y2} = 0.778 \times 0.868 = 0.675 \text{ KN.m}$$

A. Superposition des moments agissant au centre du panneau

$$M_x = M_{x1} + M_{x2} = 10.570 + 0.868 = 11.438 \text{ KN.m}$$

$$M_y = M_{y1} + M_{y2} = 8.505 + 0.675 = 9.18 \text{ KN.m}$$



Remarque

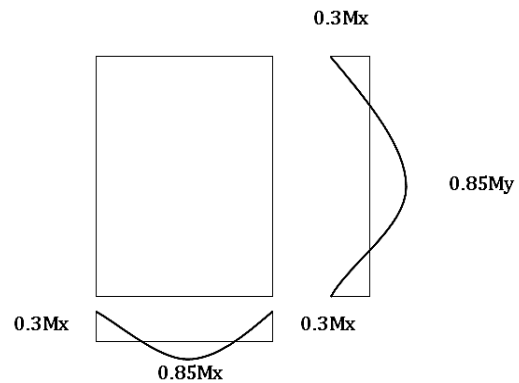
Afin de tenir compte des semi-encastres de la dalle au niveau des voiles, les moments calculés seront déterminés en leur affectant le coefficient (0.85) en travée et (0.3) aux appuis.

Sens L_x **En travées**

$$M_x^t = 0.85 \times 11.438 = 9.714 \text{ KN.m}$$

Aux appuis

$$M_x^t = -0.3 \times 11.438 = -3.428 \text{ KN.m}$$

**Sens L_y** **En travées**

$$M_y^t = 0.85 \times 9.18 = 7.803 \text{ KN.m}$$

Aux appuis

$$M_y^t = -0.3 \times 9.18 = -2.754 \text{ KN.m}$$

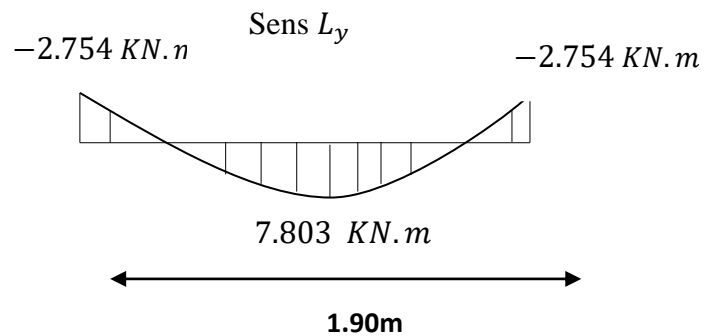
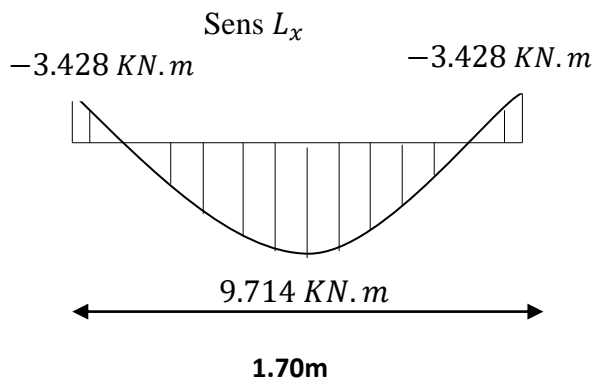


Figure III.19 : Les moments aux appuis et en travée dans les deux sens à l'ELU.

III.5.4 Ferrailage à L'ELU**Détermination de la section des armatures****a. Dans le sens de la petite portée (X-X)****En travée**

On a: $d = h - c = 15 - 2 = 13 \text{ cm}$, $c = 2 \text{ cm}$, $b = 100 \text{ cm}$, $M_x^t = 9.714 \text{ KN.m}$

$$\mu_b = \frac{M_x^t}{b \cdot d^2 \cdot f_{bu}} = \frac{9.714 \times 10^3}{100 \times 13^2 \times 14.2} = 0.040$$

$\mu_b < \mu_l = 0.392 \Rightarrow$ La section est simplement armée.

$$\mu = 0.092 \Rightarrow \beta = 0.980$$

$$A_t = \frac{M_x^t}{\beta \cdot d \cdot \sigma_{st}} = \frac{9.714 \times 10^3}{0.980 \times 13 \times 348} = 2.20 \text{ cm}^2$$

Soit : **4HA10 = 3.14 cm²** avec **St = 25cm.**

Aux appuis

$$M_x^a = -3.428 \text{ KN.m}$$

$$\mu_b = \frac{M_x^t}{b \cdot d^2 \cdot f_{bu}} = \frac{3.428 \times 10^3}{100 \times 13^2 \times 14.2} = 0.014$$

$\mu_b < \mu_l = 0.392 \Rightarrow$ La section est simplement armée.

$$\mu = 0.014 \Rightarrow \beta = 0.993$$

$$A_a = \frac{M_x^t}{\beta \cdot d \cdot \sigma_{st}} = \frac{3.428 \times 10^3}{0.993 \times 13 \times 348} = 0.76 \text{ cm}^2$$

Soit : **4HA8 = 2.01 cm²** avec **St = 25cm.**

b. Dans le sens de la grande portée (Y-Y)

En travée

$$M_y^t = 7.803 \text{ KN.m}$$

$$\mu_b = \frac{M_x^t}{b \cdot d^2 \cdot f_{bu}} = \frac{7.803 \times 10^3}{100 \times 13^2 \times 14.2} = 0.032$$

$\mu_b < \mu_l = 0.392 \Rightarrow$ La section est simplement armée.

$$\mu = 0.032 \Rightarrow \beta = 0.984$$

$$A_t = \frac{M_x^t}{\beta \cdot d \cdot \sigma_{st}} = \frac{7.803 \times 10^3}{0.984 \times 13 \times 348} = 1.75 \text{ cm}^2$$

Soit : **4HA10 = 3.14 cm²** avec **St = 25cm.**

Aux appuis

$$M_y^a = -2.754 \text{ KN.m}$$

$$\mu_b = \frac{M_x^t}{b \cdot d^2 \cdot f_{bu}} = \frac{2.754 \times 10^3}{100 \times 13^2 \times 14.2} = 0.012$$

$\mu_b < \mu_l = 0.392 \Rightarrow$ La section est simplement armée.

$$\mu = 0.032 \Rightarrow \beta = 0.994$$

$$A_a = \frac{M_x^t}{\beta \cdot d \cdot \sigma_{st}} = \frac{2.754 \times 10^3}{0.994 \times 13 \times 348} = 0.62 \text{ cm}^2$$

Soit : **4HA8 = 2.01 cm²** avec **St = 25cm.**

Tableau III.6 : Résultats de ferrailage de la dalle d'ascenseur

Zone	Sens	M _u (cm ²)	μ	β	A (cm ²)	A _{adoptée} (cm ²)		S _t (cm)
En travée	x-x	9,714	0.092	0.980	2,20	4HA10	3,14	25
	y-y	7,803	0.032	0.984	1,71	4HA10	3,14	25
Aux appuis	x-x	-3,428	0.014	0.993	0.76	4HA8	2,01	25
	y-y	-2,754	0.012	0.994	0,62	4HA8	2,01	25

III-5-5 Vérification à L'ELU :

A. Condition de non fragilité BAEL91 modifié 99 (Art B.7.4) :

Les condition de non fragilité et de section minimale des armatures tendues, sont déterminé à partir d'un pourcentage de référence W_0 qui dépend de la nuance des acier, de leurs diamètres et de la résistance à la compression du béton.

$$\left\{ \begin{array}{l} W_x = \frac{A_x}{b \cdot h} \geq \frac{W_0(3 - \rho)}{2} \\ A_x \geq \frac{W_0(3 - \rho)}{2} \times b \cdot h \\ Et \quad W_y = \frac{A_y}{b \cdot h} \geq \rho_0 \end{array} \right.$$

Avec :

A_x : section minimale d'armatures.

$b \cdot h$: section totale de béton.

W_x et W_y : Les Taux minimaux d'acier en travée dns le sens (x-x) et dans le sens (y-y) ;

w_0 = Rapport du volume des aciers à celui du béton $w_0 = 0,0008$ pour des barres à hautes adhérence de classe FeE400.

a. Sens (X-X) :

$$W_x = \frac{A_x}{b \cdot h} \geq \frac{W_0(3 - \rho)}{2}$$

$$A_x \geq \frac{0,0008 \times (3 - 0,9)}{2} \times 100 \times 15 = 1,26 \text{ cm}^2$$

En travées : $A_{adoptée} = 3.14 \text{ cm}^2 > A_x = 1.26 \text{ cm}^2$ condition vérifiée.

Aux appuis : $A_{adoptée} = 2.01 \text{ cm}^2 > A_x = 1.26 \text{ cm}^2$ condition vérifiée.

b. Sens (Y-Y) :

$$W_y = \frac{A_y}{b.h} \geq \rho_0$$

$$A_y \geq 0.0008 \times 100 \times 15 = 1.2 \text{ cm}^2$$

En travées : $A_{adoptée} = 3.14 \text{ cm}^2 > A_y = 1.2 \text{ cm}^2$ condition vérifiée.

Aux appuis : $A_{adoptée} = 2.01 \text{ cm}^2 > A_y = 1.2 \text{ cm}^2$ condition vérifiée.

A. Diamètre maximal des armatures BAEL91modifié 99 (Art A.7.21) :

On doit vérifier que $\phi \leq \phi_{\max} = \frac{h}{10} = \frac{150}{10} = 15 \text{ mm}$.

ϕ : Diamètre des armatures longitudinales.

$\phi = 10 \text{ mm} < \phi_{\max} = 15 \text{ mm}$. \rightarrow vérifier.

B. Espacements des armatures BAEL91modifié 99 (Art A.8.2.42) :

L'écartement des barres d'une même nappe ne doit pas dépasser les valeurs suivantes :

(Charges concentrées)

a. Armatures principale:

$$S_t \leq \min (2h; 25 \text{ cm})$$

$$S_t = 20 \text{ cm} \leq \min (30 \text{ cm}; 25 \text{ cm}) = 25 \text{ cm} \dots\dots\dots \text{condition vérifiée}$$

b. Armatures de répartitions :

$$S_t \leq \min (3h; 33 \text{ cm})$$

$$S_t = 25 \text{ cm} \leq \min (45 \text{ cm}; 33 \text{ cm}) = 33 \text{ cm} \dots\dots\dots \text{condition vérifiée}$$

Vérification de non poinçonnement BAEL91modifié99 (Art A.5.2.42) :

La condition de non poinçonnement est vérifiée si :

$$P_u \leq 0.045 \mu_c h \frac{f_{c28}}{\gamma_b}$$

Avec : P_u : charge de calcul à l'ELU.

μ_c : Périmètre du contour de la surface sur laquelle agit la charge au niveau de feuillet moyen.

h_t : épaisseur totale de la dalle.

$$\mu_c = 2(U + V) = 2 \times (1,05 + 1,05) = 4,2 \text{ m.}$$

$$P_u = 1,35(90) = 121,5 \text{ kN} \leq 0,045 \times 4,2 \times 0,15 \times \frac{25000}{1,5} = 472,5 \text{ kN} \quad \text{Condition vérifiée.}$$

Donc les armatures transversales sont inutiles.

C. Vérification de la contrainte tangentielle BAEL91 modifié 99 (Art A.5.2.2) :

On doit vérifier que :

$$\tau_u = \frac{V_u}{b d} \leq \bar{\tau}_u = 0,07 \times \frac{f_{c28}}{\gamma_b}; \quad \text{Avec : } \bar{\tau}_u = 0,07 \times \frac{25}{1,5} = 1,167 \text{ MPa}$$

$$b = 1 \text{ m} ; d = 0,9 h_t = 0,9 \times 15 = 13,5 \text{ cm.}$$

Au milieu de U :

$$V_u = \frac{P_u}{2U + V}$$

$$V_u = \frac{121,5}{2 \times 1,05 + 1,05} = 38,57 \text{ kN.}$$

Au milieu de V :

On a :

$$V_u = \frac{P_u}{3.V} = \frac{121,5}{3 \times 1,05} = 38,57 \text{ kN.}$$

$$\text{NB : } V_u = 38,57 \text{ kN}$$

$$\tau_u = \frac{V_u}{b.d} = \frac{38,57 \times 10^3}{1000 \times 135} = 0,285 \text{ MPa.}$$

$$\bar{\tau}_u = 0,07 \frac{f_{c28}}{\gamma_b} = 0,07 \times \frac{25}{1,5} = 1,167 \text{ MPa}$$

$$\tau_u = 0,285 \text{ MPa} < \bar{\tau}_u = 1,167 \text{ MPa} \quad \text{Condition vérifiée}$$

III-5-6 Calcul à l'état limite de service (l'ELS) :

a. Evaluation des moments M_{x1} et M_{y1} dus au système de levage :

$$\begin{cases} M_{x1} = q_s (M1 + \nu M2) = 90 (0,087 + 0,2 \times 0,07) = 9,09 \text{ kN.m} \\ M_{y1} = q_s (M2 + \nu M1) = 90 (0,07 + 0,2 \times 0,087) = 7,866 \text{ kN.m} \end{cases}$$

b. Évaluation des moments M_{x2} ; M_{y2} dus au poids propre et à la surcharge de la dalle pleine :

$$\begin{cases} \rho = 0,9 \\ \nu = 0,2 \end{cases}$$

Donc :

$$\begin{cases} \mu_x = 0,0529 \\ \mu_y = 0,846 \end{cases} \quad (\text{RPA99Version2003/ Tabl 1.3})$$

$$q_s = G + Q = 3,75 + 1 = 4,75 \text{ kN/ml}$$

$$\rho = 0,6 \rightarrow \mu_x = 0,0529 \rightarrow M_{x2} = \mu_x \cdot q_s \cdot L_x^2 = 0,0529 \times 4,75 \times (1,7)^2 = 0,726 \text{ kN.m}$$

$$M_{x2} = 0,726 \text{ kN.m}$$

$$\mu_y = 0,846 \rightarrow M_{y2} = \mu_y M_{x2} = 0,846 \times 0,726 = 0,614 \text{ kN.m}$$

$$M_{y2} = 0,614 \text{ kN.m}$$

A. Superposition des moments agissant au centre du panneau :

$$\begin{cases} M_x = M_{x1} + M_{x2} = 9,09 + 0,726 = 9,816 \text{ kN.m} \\ M_y = M_{y1} + M_{y2} = 7,866 + 0,614 = 8,48 \text{ kN.m} \end{cases}$$

Afin de tenir compte des semi-encastres de la dalle au niveau des voiles, les moments calculés seront déterminés en leur affectant le coefficient (0,85) en travée et (0,3) aux appuis.

Sens L_x

En travées

$$M_x^t = 0,85 \times 9,816 = 8,34 \text{ kN.m}$$

Aux appuis

$$M_x^a = -0,3 \times 9,816 = -2,94 \text{ kN.m}$$

Sens L_y

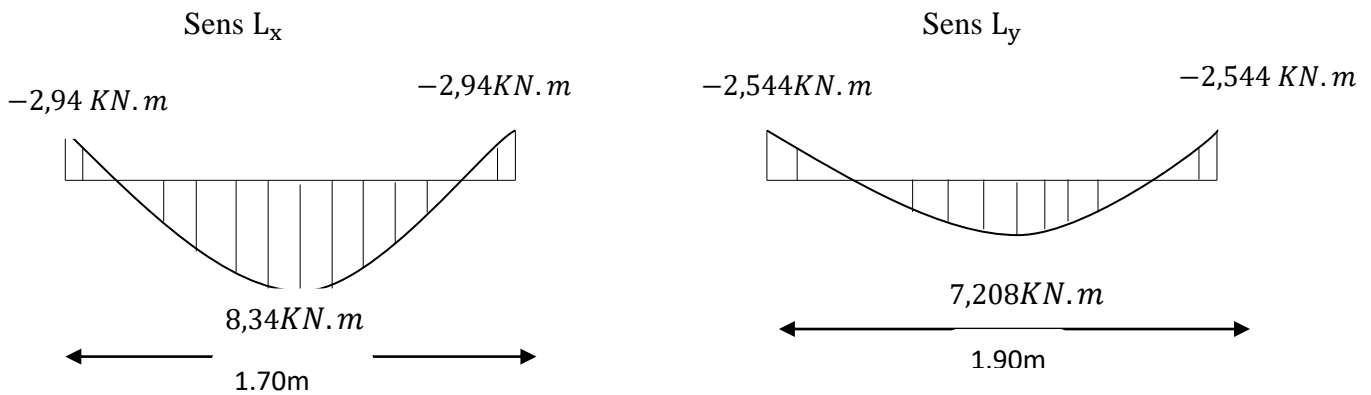
En travées

$$M_y^t = 0,85 \times 8,48 = 7,208 \text{ kN.m}$$

Aux appuis

$$M_y^a = -0,3 \times 8,48 = -2,544 \text{ kN.m}$$

Figure III.20 : Les moments aux appuis et en travée dans les deux sens à l'ELS.



III-5-7 Vérification à l'ELS :

A. Etat limite de fissuration :

La fissuration est peu préjudiciable. Aucune vérification n'est nécessaire.

B. Vérifications des contraintes dans le béton et les aciers :

a. Sens (X-X)

En travée

$$M_t = 8,34 \text{ kN.m} \quad A_t = 3,14 \text{ cm}^2$$

On doit vérifier : $\sigma_{bc} \leq \bar{\sigma}_{bc} = 0,6 f_{c28} = 15 \text{ MPa}$

$$\rho_1 = \frac{100 \times A_t}{b.d} = \frac{100 \times 3,14}{100 \times 13} = 0,242 \quad K_1 = 48,70 \quad \text{et} \quad \beta_1 = 0,9215$$

$$\sigma_s = \frac{M_t}{\beta_1 . d . A_t} = \frac{8,34 \times 10^6}{0,9215 \times 130 \times 314} = 221,72 \text{ MPa}$$

$$\sigma_{bc} = \frac{\sigma_s}{K_1} = \frac{221,72}{48,7} = 4,55 \text{ MPa} < \bar{\sigma}_{bc} = 15 \text{ MPa} \quad \text{Condition} \rightarrow \text{vérifiée.}$$

Aux appuis :

$$M_{ax} = -2,94 \text{ kN.m.} \quad A_a = 2,01 \text{ cm}^2$$

On doit vérifier :

$$\sigma_{bc} \leq \bar{\sigma}_{bc} = 0,6 f_{c28} = 15 \text{ MPa.}$$

$$\rho_1 = \frac{100 \times A_a}{b.d} = \frac{100 \times 2,01}{100 \times 13} = 0,154 \Rightarrow \text{PAR INTERPOLATION} \quad K_1 = 62,4 \quad \text{et} \quad \beta_1 = 0,9355$$

$$\sigma_s = \frac{M_a}{\beta_1 . d . A_a} = \frac{2,94 \times 10^6}{0,9355 \times 130 \times 2,01 \times 10^2} = 120,27 \text{ MPa}$$

$$\sigma_{bc} = \frac{\sigma_s}{K_1} = \frac{120,27}{62,4} = 1,92 \text{ MPa} < \bar{\sigma}_{bc} = 15 \text{ MPa} \quad \longrightarrow \text{Condition vérifiée}$$

b. Sens (Y-Y)**En travée**

$$M_t = 7,208 \text{ KN.m} \quad A_t = 3,14 \text{ cm}^2$$

On doit vérifier : $\sigma_{bc} \leq \bar{\sigma}_{bc} = 0,6 f_{c28} = 15 \text{ MPa}$

$$\rho_1 = \frac{100 \times A_t}{b.d} = \frac{100 \times 3,14}{100 \times 13} = 0,24 \quad K_1 = 48,70 \text{ et } \beta_1 = 0,9215$$

$$\sigma_s = \frac{M_t}{\beta_1 . d . A_t} = \frac{7,208 \times 10^6}{0,9215 \times 130 \times 314} = 191,62 \text{ MPa}$$

$$\sigma_{bc} = \frac{\sigma_s}{K_1} = \frac{191,62}{48,70} = 3,93 \text{ MPa} < \bar{\sigma}_{bc} = 15 \text{ MPa} \longrightarrow \text{Condition vérifiée.}$$

Aux appuis :

$$M_{ax} = -2,544 \text{ kN.m.} \quad A_a = 2,01 \text{ cm}^2$$

On doit vérifier :

$$\sigma_{bc} \leq \bar{\sigma}_{bc} = 0,6 f_{c28} = 15 \text{ MPa.}$$

$$\rho_1 = \frac{100 \times A_a}{b.d} = \frac{100 \times 2,01}{100 \times 13} = 0,154 \Rightarrow \text{PAR INTERPOLATION } K_1 = 62,4 \text{ et } \beta_1 = 0,9355$$

$$\sigma_s = \frac{M_a}{\beta_1 . d . A_a} = \frac{2,544 \times 10^6}{0,9355 \times 130 \times 2,01 \times 10^2} = 104,07 \text{ MPa}$$

$$\sigma_{bc} = \frac{\sigma_s}{K_1} = \frac{104,07}{62,4} = 1,66 \text{ MPa} < \bar{\sigma}_{bc} = 15 \text{ MPa} \longrightarrow \text{Condition vérifiée}$$

$$\text{Vérification de la flèche (Art B.7.5 BAEL 91 modifiée 99) : } \begin{cases} \frac{h}{L_x} \geq \frac{M_t}{20 M_x} \\ \frac{A_x}{b d} \leq \frac{2}{f_e} \end{cases}$$

Avec :

- h : hauteur de dalle.

- M_{tx} : Moment en travée de la dalle continue dans la direction L_x

- M_x : Moment isostatique dans la direction de (x -x) pour une bande de largeur égale à 1[m].

$$M_x = 9,816 \text{ KN.m}$$

- A_x : Section d'armature par bande de largeur égale à 1[m]

- d : La hauteur utile de la bande.

- b : La largeur de bande égale à 1[m]

$$\begin{cases} \frac{h}{L_x} = \frac{15}{170} = 0,08 > \frac{M_t}{20 M_x} = \frac{8,34}{20 \times 9,816} = 0,042 \dots \text{La condition est vérifiée.} \\ \frac{A_x}{b d} = \frac{3,14}{100 \times 13} = 0,0024 < \frac{2}{f_e} = \frac{2}{400} = 0,005 \dots \text{la condition est vérifiée.} \end{cases}$$

Les deux conditions sont vérifiées, donc il est pas nécessaire de vérifier la flèche .

Conclusion :

Le ferrailage de la dalle de salle machine est comme suit :

❖ **Armatures dans le sens X-X :**

- En travée : 4HA10 (esp=25cm)
- Aux appuis : 4HA8 (esp=25cm)

❖ **Armatures dans le sens Y-Y :**

- En travée : 4HA10 (esp=25cm)
- Aux appuis : 4HA8 (esp=25cm)

III-5.8.Calcul des cloisons en voile de la cage d'ascenseur :

Les cloisons de la cage d'ascenseur sont construites en voile ils ne sont pas pris en considération dans l'étude sismique ni dans la modélisation de la structure, le seul effort qu'ils subissent est celui de leur poids propre, de la dalle plane et de l'ascenseur ainsi que la surcharge d'exploitation.

A) Calcul des murs de la salle machine :

Les murs de l'ascenseur ne sont pas sensés participer au contreventement de notre structure ; ils seront donc ferrailés avec la section minimale, qui est le maximum de :

 A_{min} du BAEL **A_{min} du RPA****a) Armatures verticales :**

$$\text{BAEL 91 : } A_{min} = Bx(f_{t28}/f_e) \quad (\text{cm}^2)$$

$$\text{RPA 99 version 2003 : } A_{min} = 0.2\% \cdot B \quad (\text{cm}^2)$$

L'épaisseur du mur est 15cm.

B est la section du mur.

sens x-x :

$$Bx = 1,7 \times 0,15 = 0,255\text{m}^2.$$

$$\text{D'après le BAEL : } A_{min} = 255 \times \frac{2,1}{400} = 1,339 \text{ cm}^2$$

$$\text{D'après le RPA 99 Ver.2003 : } A_{min} = 0.2\% \times 255 = 5,1 \text{ cm}^2$$

Soit : **A calculé = 5,10 cm²**, soit : **6 HA12 = 6,78 cm²** avec **St=10cm**

b) les armatures horizontales :

- D'après le BAEL 91 : $A_H = 6,78 / 4 = 1,695 \text{ cm}^2$
- D'après le RPA 2003 : $A_H = 0.15\% B = 0.15\% \times 2550 = 3,83 \text{ cm}^2$

Soit : **A calculé = 3,83 cm²**, soit : **6 HA10 = 4,71 cm²** avec **St=10cm**

a) les armatures transversales :

soit 4 epingles de HA8/ m²

sens y-y :

$$B_y = 1,9 \times 0,15 = 0,285 \text{ m}^2.$$

$$\text{D'après le BAEL : } A_{\min} = 285 \times \frac{2,1}{400} = 1,496 \text{ cm}^2$$

$$\text{D'après le RPA 99 Ver.2003 : } A_{\min} = 0.2\% \times 285 = 5,7 \text{ cm}^2$$

Soit : **A calculé = 5,70 cm²**, soit : **6 HA12 = 6,78 cm²** avec **St=10cm**

b) les armatures horizontales :

- D'après le BAEL 91 : $A_H = 6,78 / 4 = 1,695 \text{ cm}^2$
- D'après le RPA 2003 : $A_H = 0.15\% B = 0.15\% \times 2850 = 4,28 \text{ cm}^2$

Soit : **A calculé = 4,28 cm²**, soit : **6 HA10 = 4,71 cm²** avec **St=10cm**

b) les armatures transversales :

soit 4 epingles de HA8/ m²

II.1 Introduction

Après la présentation de notre ouvrage et les caractéristiques des matériaux, nous procédons au pré-dimensionnement des éléments de notre structure. Ce pré-dimensionnement nous permet d'avoir d'une façon générale l'ordre de grandeur de ces derniers (les planchers, les poutres, les voiles et les poteaux). Cela en utilisant les règlements (**RPA99/ version2003**) et (**C.B.A 93**).

II.2 Pré-dimensionnement des éléments

II.2.1 Les planchers

Les planchers sont des aires planes limitant les étages d'un bâtiment et supportant les revêtements et les surcharges assurant deux fonctions principales:

❖ **Fonction de résistance mécanique** : Les planchers supposés infiniment rigides dans le plan horizontal supportent leurs poids propres et les surcharges d'exploitations et les transmettent aux éléments porteurs de la structure.

❖ **Fonction d'isolation** : Les planchers permettent d'isoler thermiquement et acoustiquement les différents étages. Dans notre cas on a un plancher constitué de corps creux, d'une dalle de compression et des poutrelles préfabriquées.

Notre bâtiment comporte deux types de planchers (corps creux - dalles pleines)

- :
- ✓ Les planchers de rez de chaussée et les étages courants sont réalisés en corps creux avec une dalle de compressions reposant sur des poutrelles préfabriquées.
 - ✓ Le plancher terrasse est inaccessible, comportera un système complexe d'étanchéité multi couches en forme pente de 1.5% pour faciliter l'écoulement des eaux pluviales.
 - ✓ Les dalles pleines en béton armé sont prévues pour les consoles et le plancher porteur de l'appareil de levage (ascenseur) la salle machine.

On distingue deux types de planchers:

II.2.1.1 En corps creux

Les plancher à corps creux sont constituées de :

- **Nervure appelées poutrelles** : assurent la fonction de portance, la distance entre axes des poutrelles généralement de **56cm à 65cm**.
- **Un remplissage en corps creux** : les corps creux sont utilisés comme coffrage perdu et comme isolant phonique.
- **Une dalle de compression en béton** : est une dalle en béton armée d'un cadriage d'armatures ayant comme but :
 - Limiter le risque de fissuration par retrait.
 - Résisté aux efforts des charges appliquées sur des surfaces réduites.
 - Réaliser un effort de répartiteur entre les poutrelles voisine des charges localisées notamment celles correspondant aux cloisons.

La hauteur totale du plancher doit vérifier la condition suivante :

$$h_t \geq \frac{L}{22,5} \quad (\text{Art B.6.8.423 BAEL 91})$$

Avec : $\left\{ \begin{array}{l} L : \text{portée maximale entre axe, dans le sens des poutrelles.} \\ h_t : \text{hauteur totale du plancher.} \end{array} \right.$

$$h_t \geq \frac{L}{22,5} = \frac{395}{22,5} = 17,55 \text{ cm.}$$

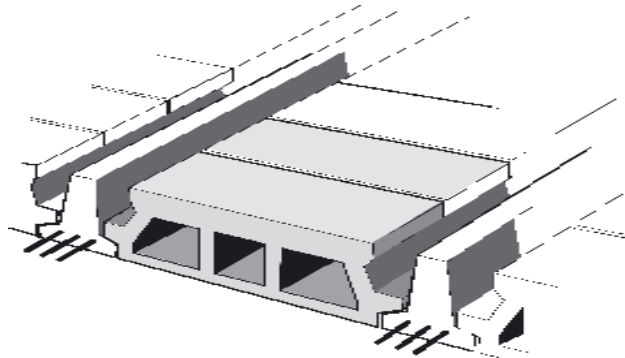


Figure II.1 : Plancher en corps creux.

On optera pour un plancher de $(16+4) = 20$ cm

- Epaisseur du corps creux est de 16 cm
- Epaisseur de la dalle de compression est de 4 cm.

II.2.1.2 En dalle pleine

Les dalles pleines en béton armé sont prévues là où il n'est pas possible de réaliser des planchers en corps creux en particulier, pour la cage d'ascenseur (salle machine) et les consoles.

Le pré dimensionnement d'une dalle pleine dépend des conditions essentielles de résistance et d'utilisation.

➤ Condition de résistance à la flexion :

a)-L'épaisseur des dalles pleines (qui reposent sur un seul appui) pour des balcons est donnée par la formule :

$$e \geq L_0/10$$

L_0 : portée libre

e : épaisseur de la dalle.

$L_0 = 1.40\text{m}$

$$e \geq 1.40/10 = 0.140\text{m} = 14 \text{ cm}$$

On adoptera une épaisseur de 15cm. ($e=15 \text{ cm}$)

Résistance au feu :(BAEL 91 révisé 993.1.33)

$e = 7 \text{ cm}$: pour une heure de résistance au feu.

$e = 11 \text{ cm}$: pour deux heures de résistance au feu.

$e = 17,5 \text{ cm}$: pour quatre-heures de résistance au feu.

e : épaisseur de la dalle pleine

On opte pour un plancher qui devrait largement résister à deux heures de feu,

C'est-à-dire :

$e_p = 15 \text{ cm}$.

➤ **Isolation acoustique :(CBA93)**

Pour assurer un minimum d'isolation acoustique, la masse surfacique minimale du béton est de $M = 350 \text{ kg/m}^2$.

L'épaisseur minimale de la dalle est donc :

$$e = \frac{M}{\rho} = \frac{350}{2500} = 0,14 \text{ m} = 14 \text{ cm}$$

Selon les règles technique « **CBA93** » en vigueur en Algérie l'épaisseur du plancher doit être supérieure ou égale à 13 cm pour obtenir une bonne isolation acoustique.

On limite donc notre épaisseur à : **15 cm**.

II.2.2 Les poutres

Les poutres représentent des éléments en béton armé coulés sur place dont le rôle est l'acheminement des charges et surcharges émanant des planchers aux éléments d'appui verticaux (poteaux et voiles en béton armé).

On distingue les poutres principales qui constituent les éléments porteurs et les poutres secondaires qui assurent le chaînage.

Les poutres en construction doivent avoir des sections régulières, celles-ci peuvent être rectangulaires ou carrées.

Selon les règles «**Art A.4.1.14 BAEL 91 modifier 99**», les poutres seront pré-dimensionnées suivant la condition de la flèche (Critère de rigidité). De plus, celles-ci seront vérifiées suivant le règlement (**Art 7.5.1 RPA99/version 2003**):

Les dimensions des poutres isostatiques sont définies en fonction de leurs portées L_x , telles que :

Règlement Art 7.5.1 RPA99/version 2003

- Largeur : $b \geq 20 \text{ cm}$
- Hauteur : $h \geq 30 \text{ cm}$
- Rapport : $\frac{h}{b} \leq 4$
- $b_{\max} \leq 1,5 h + b_1$

Avec :

- **h** : Hauteur de la poutre,
- **b** : Largeur de la poutre,
- **b₁** : Largeur du poteau.

➤ **Poutres Principales : (poutre porteuse)**

$$\frac{L_{\max}}{15} \leq h \leq \frac{L_{\max}}{10} \rightarrow \frac{420}{15} \leq h \leq \frac{420}{10}$$

$28 \leq h \leq 42$ cm ; Nous optons pour $h_t = 35$ cm

$0,4h_t \leq b \leq 0,7h_t \rightarrow 14 \leq b \leq 24,5$ cm

Nous optons pour $b = 25$

➤ **Poutres secondaires :**

Elles sont disposées parallèlement aux poutrelles, et elles servent de chaînage entre les différents éléments de la structure.

$$\frac{L_{\max}}{15} \leq h_t \leq \frac{L_{\max}}{10} \rightarrow \frac{390}{15} \leq h_t \leq \frac{390}{10}$$

$26.33 \leq h_t \leq 39$ cm ;

Nous optons pour $h_t = 35$ cm

$0,4h_t \leq b \leq 0,7h_t \rightarrow 14 \leq b \leq 24,5$ cm

Nous optons pour $b = 25$ cm

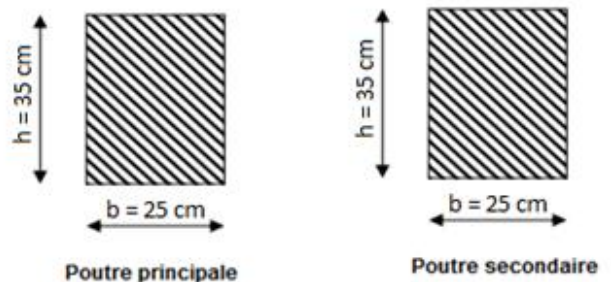


Figure II.2 : Sections des poutres.

Vérification selon le RPA 99 / version 2003

$b \geq 20$ cm On a $b = 25 \geq 20$ cm.....la Condition est Vérifiée.

$h \geq 30$ cm On a $h = 35 \geq 30$ cm.....la Condition est Vérifiée.

$\frac{h}{b} \leq 4$ cm On a $\frac{h}{b} = \frac{35}{25} = 1,4 < 4$ cmla Condition est Vérifiée.

La poutre palière :

C'est un élément secondaire de section rectangulaire (**b x h**), reposant sur deux appuis (partiellement encastrée dans les poteaux). Elle est destinée à supporter son poids propre , le poids du mur en maçonnerie, et la réaction de la paillasse avec une portée max de **340 cm** .On choisit la poutre palière du **RDC** et on adopte la même poutre palière pour les autres étages.

Pré-dimensionnement de la poutre palière : (Art 7.5.1 RPA99/version 2003):

Le coffrage minimum des poutres est donné par la formule suivante :

La Hauteur h_t est donnée par la formule suivante :

$$\frac{L_{\max}}{15} \leq h \leq \frac{L_{\max}}{10} \rightarrow \frac{310}{15} \leq h \leq \frac{310}{10}$$

$20,66 \leq h \leq 31$ cm ; Nous optons pour $h = 30$ cm

La largeur b est donnée par la formule suivante :

$$0,4 \times 30 \leq b \leq 0,7 \times 30 \rightarrow 12 \leq b \leq 21$$
 cm

Nous optons pour $b = 25$ cm

- h : hauteur de la poutre.
- b : largeur de la poutre.
- L : portée maximale entre nus d'appuis dans le sens considéré.

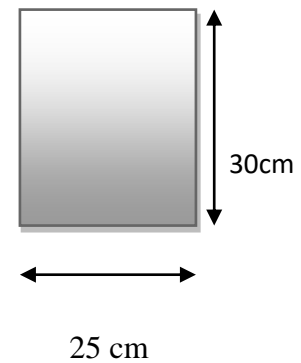


Figure II.3 : Coupe verticale d'une poutre palière.

Vérification selon le RPA 99 / version 2003

$b \geq 20$ cm On a $b = 25 \geq 20$ cm.....la Condition est Vérifiée.

$h \geq 30$ cm On a $h = 30 \geq 30$ cm.....la Condition est Vérifiée.

$\frac{h}{b} \leq 4$ cm On a $\frac{h}{b} = \frac{30}{25} = 1,2 < 4$ cmla Condition est Vérifiée.

III.3 Etude de la poutre de chaînage :

Il faut rappeler que la longueur du porte à faux est de **4.25** m.

Le coffrage minimum des poutres est donné par la formule suivante :

La Hauteur h_t est donnée par la formule suivante :

$$\frac{L_{\max}}{15} \leq h \leq \frac{L_{\max}}{10} \rightarrow \frac{425}{15} \leq h \leq \frac{425}{10}$$

$28,33 \leq h \leq 42,5$ cm ; Nous optons pour $h = 35$ cm

La largeur b est donnée par la formule suivante :

$$0,4 \times 35 \leq b \leq 0,7 \times 35 \rightarrow 14 \leq b \leq 24,5$$
 cm

Nous optons pour $b = 30$ cm. .

- h : hauteur de la poutre.
- b : largeur de la poutre.
- L : portée maximale entre nus d'appuis dans le sens considéré

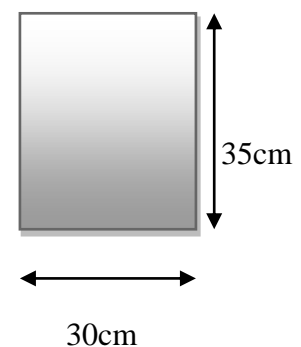


Figure II.4 : Coupe verticale d'une poutre de chaînage

Vérification selon le RPA 99 / version 2003

$b \geq 20$ cm On a $b = 30 \geq 20$ cm.....la Condition est Vérifiée.

$h \geq 30$ cm On a $h = 35 \geq 30$ cm.....la Condition est Vérifiée.

$\frac{h}{b} \leq 4$ cm On a $\frac{h}{b} = \frac{35}{30} = 1,16 < 4$ cmla Condition est Vérifiée.

Les poteaux

Pré dimensionnement des poteaux :

Les poteaux sont pré dimensionnés à ELS ; en compression simple ; avec un effort normal de compression $N_s = (G+Q)$.

On suppose que le béton seul reprend l'effort normal; on effectuera le calcul de la section pour le poteau le plus sollicité.

La section du poteau est obtenue par la formule suivante

$$\frac{N_d}{B_c f_{c28}} \leq 0,3 \quad [\text{Art 7.4.3.1 RPA 99/2003}]$$

N_d : désigne l'effort normal de calcul s'exerçant sur une section de béton.

B_c : est l'aire (section brute) de cette dernière.

f_{c28} : est la résistance caractéristique du béton.

Remarque :

L'effort normal « N » sera déterminé à partir de la descente de charge, elle consiste à sommer toutes les charges et surcharges de tous les niveaux revenant au poteau le plus sollicité. On aura donc à déterminer d'abord les charges et surcharges de différents niveaux du bâtiment

- a) **Surface du plancher revenant au poteau le plus sollicité :** poteau le plus sollicité : c'est celui qui supporte des charges réparties sur une surface S et c'est le pot C-2 ou C-5 ils ont tous les deux la même surface d'influence car ils sont tous les deux sollicités sa section sera déterminée après l'application de la méthode de descente de charge

$$S_1 = 1,9 \times 1,975 = 3,7525 \text{ m}^2$$

$$S_2 = 1,7 \times 1,975 = 3,3575 \text{ m}^2$$

$$S_t = S_1 + S_2 + S_3 + S_4 = 14,22 \text{ m}^2$$

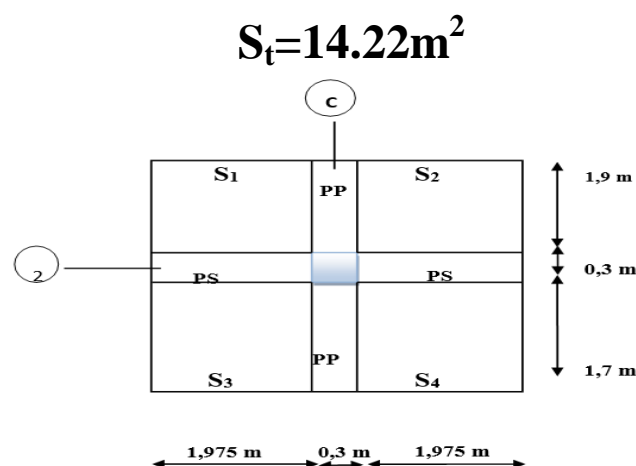


Figure II.5 : Localisation du poteau le plus sollicité.

Détermination des charges et des surcharges:

Pour déterminer les charges permanentes G (KN/m²); et les surcharges d'exploitation Q (KN/m²); nous allons nous référer au document technique réglementaire **DTR B.C.2.2** « charges et surcharges d'exploitation »

Charges permanentes G :

Plancher terrasse

Tableau II.1 : Charges permanentes de la terrasse inaccessible.

Désignation des éléments		Epaisseur (m)	poids volumique (KN/m ³)	Poids surfacique (KN/m ²)
1	Gravillon de protection	0.05	17	0.85
2	étanchéité de type multiple	0.02	6	0,12
3	béton en forme de pente	0.07	22	1.54
4	pare vapeur	1 feuille	/	0.01
5	Isolation thermique	0.04	4	0.16
6	Plancher corps creux (16+4)	(16+4)	14	2.8
7	Enduit en plâtre	0.02	10	0.2
TOTAL				5.68

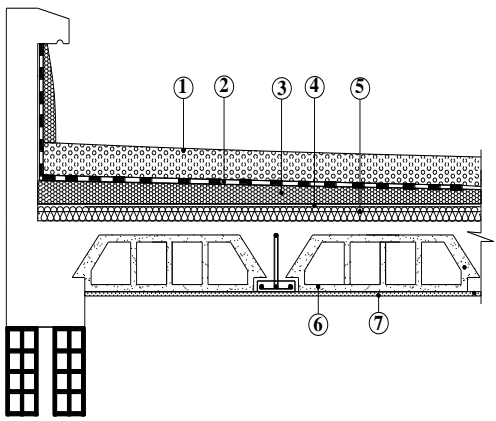


Figure II.6 : Plancher terrasse.

Plancher étage courant

Tableau II.2 : Charges permanentes de l'étage courant.

Désignation des éléments		Epaisseur (m)	Poids volumique (KN/m ³)	Poids surfacique (KN/m ²)
1	maçonnerie en briques creuse	0.10	10	1.0
2	revêtement en carrelage	0.02	22	0,44
3	mortier de pose	0.02	20	0.40
4	couche de sable	0.02	18	0.36
5	plancher en corps creux	(16+4)	14	2.8
6	enduit en plâtre	0.02	10	0.2
TOTAL				5.20

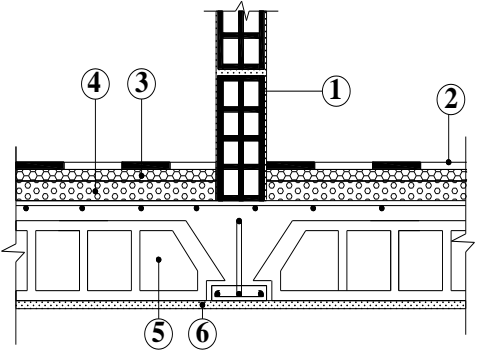


Figure II.7 : Plancher étages courants

Tableau II.3 : Charge permanente de la dalle pleine :

Désignation des éléments		Epaisseur (m)	poids volumique (KN/m ³)	Poids surfacique (KN/m ²)
1	revêtement en carrelage	0.02	22	0,44
2	mortier de pose	0.02	20	0.40
3	couche de sable	0.02	18	0.36
4	Dalle pleine en béton armé	0.15	25	3.75
5	enduit de ciment	0.02	18	0.36
TOTAL				5.31

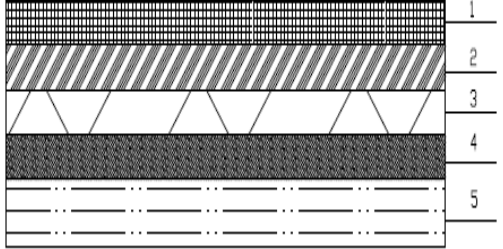


Figure II.8 : dalle pleine

Murs intérieurs :

Tableau II.4 : Charges permanentes des murs intérieurs.

Désignation des éléments		Epaisseur (m)	Poids volumique (KN/m ³)	Poids surfaccique (KN/m ²)
1	Enduit en plâtre	0.02	10	0,2
2	Briques creuses	0.1	9	0,9
1	Enduit en plâtre	0.02	10	0,2
TOTAL				1,3

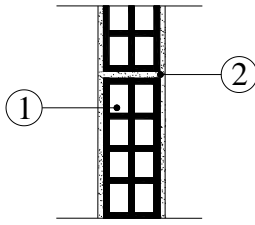


Figure II.9 : Murs intérieurs.

Murs extérieurs :

Tableau II.5 : Charges permanentes des murs extérieurs.

Désignation des éléments		Epaisseur (m)	Poids volumique (kN/m ³)	Poids surfaccique (kN/m ²)
1	enduit de ciment	0.02	18	0.36
2	Maçonnerie en briques creuses	0.10	9	0,9
	Lame d'air	0.05	0	0
2	Maçonnerie en briques creuses	0.1	9	0,9
3	enduit de plâtre	0.02	10	0,2
TOTAL				2.36

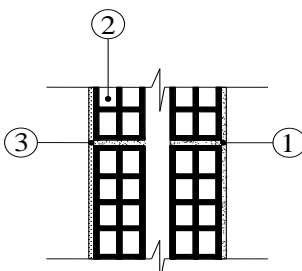


Figure II.10 : Murs extérieurs.

Les surcharges d'exploitations (Q) :

Les surcharges d'exploitations sont données par le DTR comme suit :

Tableau II-6 : Surcharges d'exploitations.

Eléments	Surcharges Q (kN/m ²)
Porte-à-faux	3.5
Plancher étage courant (habitation)	1.5
Plancher terrasse inaccessible	1.0
Balcon	3.5
Escaliers	2.5
Acrotère	1.0

Poids propre des éléments :

C'est le poids des éléments s'appuyant sur la surface d'influence délimitée précédemment.

Selon le (RPA 99 /version 2003, A.7.4.1) la dimension des sections transversales des poteaux doivent satisfaire les conditions suivantes :

- $\text{Min}(b_1, h_1) \geq 25 \text{ cm}$ En zone I et IIa
- $\text{Min}(b_1, h_1) \geq 30 \text{ cm}$ En zone IIb et III
- $\text{Min}(b_1, h_1) \geq \frac{h_e}{20}$ Avec h_e : hauteur libre des étages
- $\frac{1}{4} < \frac{b_1}{h_1} < 4$

Pour le pré dimensionnement des poteaux, on calcule leurs poids, après avoir fixé les dimensions suivantes pour tous les poteaux de notre structure $b= 30 \text{ cm}$, $h=30\text{cm}$

Tableau II-7 : Charges et surcharges revenant au poteau le plus sollicité.

Elément	Dimensions M	Poids propre (kN/m ³)	Résultat s kN	Charge D'exploitation (kN)
Poutre principale	(0.35x0.25)	0.35x0.25x25x3,9	8,53125	
Poutre secondaire	(0.35X0.25)	0.35x0.25x25x4.25	9,296875	
Poteau	H=3.06	0.3x0.3x3.06x25	6,885	
Plancher	S _t =14,22	14,22x5,2	73,977	14,22x1.5=21,33
Terrasse	S _t =14,22	14.22x5,68	80,7696	14.22x1=14,22

Poids total des poutres :

$$P_{\text{total}} = P_{p,p} + P_{p,s} = 8,53125 + 9,296875 = 17,828 \text{ KN}$$

Loi de dégression des charges d'exploitation

La descente de charges est obtenue en déterminant le cheminement des efforts dans la structure depuis leurs points d'application jusqu'aux fondations. D'une façon générale, les charges se distribuent en fonction des surfaces d'influences.

D'après le D.T.R B.C 2.2, cette loi s'applique aux bâtiments à grand nombre de niveaux

$n \geq 5$ niveau où les occupations des divers niveaux peuvent être considérées comme indépendantes. Dans notre cas la loi de dégression de charges est applicable D.T.R B.C 2.2 Art 6.3

$$\Sigma_0 = Q_0$$

$$\Sigma_1 = Q_0 + Q_1$$

$$\Sigma_2 = Q_0 + 0.95 (Q_1 + Q_2)$$

$$\Sigma_3 = Q_0 + 0.90 (Q_1 + Q_2 + Q_3)$$

$$Q_n = Q_0 + \left(\frac{3+n}{2n} \right) \sum_{i=1}^n Q_i$$

Q_0 : surcharge d'exploitation à la terrasse.

Q_i : surcharge d'exploitation de l'étage i.

n : numéro de l'étage du haut vers le bas.

Q_n : surcharge d'exploitation à l'étage « n » en tenant compte de la dégression des surcharges

Tableau II.8 : Coefficients de dégression des surcharges

Niveaux	7	6	5	4	3	2	1	RDC	Sous-sol
Coefficients	1	1	0.95	0.90	0.85	0.80	0.75	0.714	0.688

➤ **Les surcharges cumulées :**

8^{ème} niveau : $Q_0 = 14.2 \text{ KN}$

7^{ème} niveau : $Q_0 + Q_1 = 35.55 \text{ KN}$

6^{ème} niveau : $Q_0 + 0.95 (Q_1 + Q_2) = 54.747 \text{ KN}$

5^{ème} niveau : $Q_0 + 0.9 (Q_1 + Q_2 + Q_3) = 71.811 \text{ KN}$

4^{ème} niveau : $Q_0 + 0.85 (Q_1 + Q_2 + Q_3 + Q_4) = 86.742 \text{ KN}$

3^{ème} niveau : $Q_0 + 0.80 (Q_1 + Q_2 + Q_3 + Q_4 + Q_5) = 99.54 \text{ KN}$

2^{ème} niveau : $Q_0 + 0.75 (Q_1 + Q_2 + Q_3 + Q_4 + Q_5 + Q_6) = 110.205 \text{ KN}$

1^{er} niveau : $Q_0 + 0.71 (Q_1 + Q_2 + Q_3 + Q_4 + Q_5 + Q_6 + Q_7) = 120.82734 \text{ KN}$

Sous-Sol : $Q_0 + 0.68 (Q_1 + Q_2 + Q_3 + Q_4 + Q_5 + Q_6 + Q_7 + Q_8) = 131.62032 \text{ KN}$

Tableau II.9 : Dimensionnement des sections des poteaux

Niveau	Charges permanentes (KN)					Surcharges D'exploitation (KN)		Effort normal (KN) $N = G_c + Q_c$	Section des Poteaux (cm ²)	
	Poids du plancher	Poids des poteaux	Poids des poutres	G_{tot}	G_{cum}	Q_i	Q_{cumu}		Section trouvée $\frac{N}{0,3 f_{c28}}$	Section Adopté
7	80,7696	0	17,828	98,597	98,597 6	14,22	14.2	112,79 76	75,1984	30×30
6	73,977	6,885	17,828	98,69	197,28 8	21,33	35,55	232,83 8	155,22533 33	30×30
5	73,977	6,885	17,828	98,69	295,978	21,33	54.747	350,72 5	233,81666 67	30×30
4	73,977	6,885	17,828	98,69	394,66 8	21,33	71.811	466,47 9	310,986	35×35
3	73,977	6,885	17,828	98,69	493,35 8	21,33	86.742	580,1	386,73333 33	35×35
2	73,977	6,885	17,828	98,69	592,04 8	21,33	99.54	691,58 8	461,05866 67	35×35
1	73,977	6,885	17,828	98,69	690,73 8	21,33	110.205	800,94 3	533,962	40×40
RDC	73,977	6,885	17,828	98,69	789,42 8	21,33	120,827 34	910,25 534	606,83689 33	40×40
Sous-Sol	73,977	6,885	17,828	98,69	888,11 8	21,33	131,620 32	1019,7 3832	679,82554 67	40×40

Remarque :

- ✓ Le tableau ci-dessous résume les sections adoptées pour les poteaux sur les différents niveaux.

Le choix des sections des poteaux s'effectue en tenant compte :

- des valeurs trouvées dans le tableau II-1.
- pour des raisons pratiques et une bonne répartition des armatures.
- afin d'avoir des sections qui résistent à d'éventuelles efforts dynamiques.
- éviter la rotule plastique dans les poteaux.

➤ **sections adoptées suivant les étages :**

Pour le Sous-Sol, Le RDC, et le 1^{er} étage : $S = (40 \times 40)$

Pour le 2^{ème}, 3^{ème} et 4^{ème} étages : $S = (35 \times 35)$

Pour le 5^{ème}, 6^{ème} et 7^{ème} étages : $S = (30 \times 30)$

Dimensionnement du nœud vis-à-vis des moments fléchissant :

Il convient de vérifier pour les portiques participant au système de contreventement et pour chacune des orientations possible de l'action sismique que la somme des moments résistants ultime des extrémités de poteaux ou montants aboutissants au nœud est au moins égale en valeur absolue à la somme des valeurs absolues des moments résistants ultimes des extrémités des poutres ou traverses affectées d'un coefficient majoration de **1.25**.

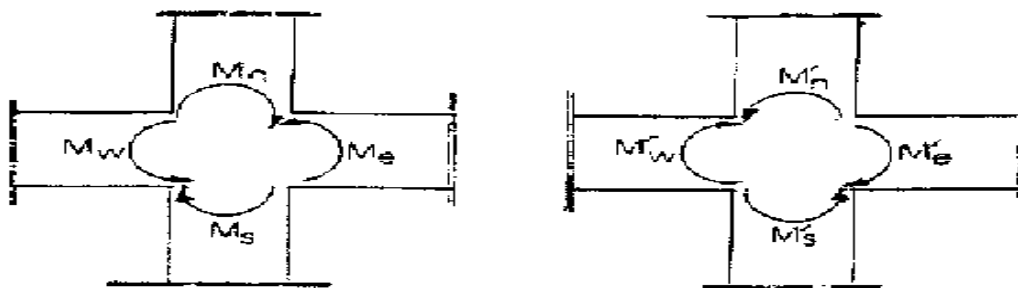


Figure II-11 : Dimensionnement d'un nœud poutre-poteau

On a :

$$\left. \begin{aligned} |M_n| + |M_s| &\geq 1.25 (|M_w| + |M_e|) \\ |M'_n| + |M'_s| &\geq 1.25 (|M'_w| + |M'_e|) \end{aligned} \right\} \text{RPA99vs2003 Art(7.6.2)}$$

Avec :

Mn et **Ms** : moments fléchissant résistants dans les poteaux.

Mw et **Me** : moments fléchissant dans les poutres.

Comme on ne connaît pas les moments (M_n, M_s, M_w, M_e) on peut l'approcher par :

$$\sigma = \frac{M \cdot v}{I}$$

Alors : $M = \frac{\sigma \cdot I}{v}$

$$\frac{\sigma \cdot I_{pot}}{v} = \frac{\sigma \cdot I_{pot}}{v} \geq 1,25 \left(\frac{\sigma \cdot I_{poutre}}{v} + \frac{\sigma \cdot I_{poutre}}{v} \right)$$

$$I_{pot} \geq 1,25 \cdot I_{poutre}$$

- Pour les poutres principales (25X35) cm² :

$$I_{poutre} = (0,25 \times 0,35^3) / 12 = 0,89 \times 10^{-3} \text{ m}^4$$

$$I_{pot} = \frac{a^4}{12} \geq 1,25 I_{poutre} = 1,25 \times (0,89 \times 10^{-3}) = 1,11 \times 10^{-3} \text{ m}^4$$

$$a \geq \sqrt[4]{12 \times 1,11 \times 10^{-3}} = 0,33 \text{ m} ; \text{ On prend } a=33 \text{ cm}$$

- Pour les poutres secondaires (25X35) cm² :

$$I_{poutre} = (0,25 \times 0,35^3) / 12 = 0,89 \times 10^{-3} \text{ m}^4$$

$$I_{pot} = \frac{a^4}{12} \geq 1,25 I_{poutre} = 1,25 \times (0,89 \times 10^{-3}) = 1,11 \times 10^{-3} \text{ m}^4$$

$$a \geq \sqrt[4]{12 \times 1,11 \times 10^{-3}} = 0,33 \text{ m} ; \text{ On prend } a=33 \text{ cm}$$

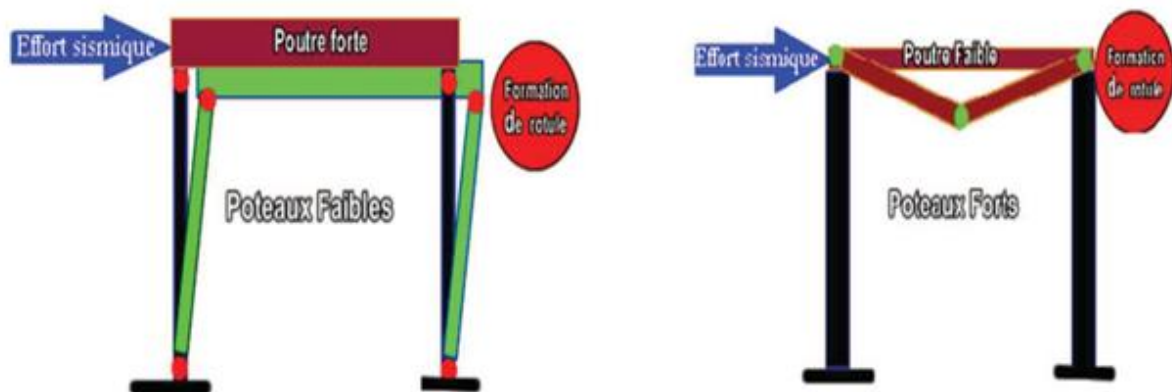
Vérification des moments d'inertie sur les poteaux et les poutres :

	Moment d'inertie (cm ⁴)	Niveaux		
		6-TERRASSE	2-3-4 -5	S-SOL-RDC-1
Poteaux	Section (cm ²)	30 x 30	35 x 35	40 x 40
	I _c (10 ³)	67.500	125.052	213.333
	I _n (10)	67.500	125.052	213.333
	¹ x ΣI(10 ³) h _{pot}	4.500	7.146	10.667
Poutre principale	Section	25 x 35	25 x 35	25 x 35
	I _w (10 ³)	89,32	89,32	89,32
	I _e (10 ³)	89,32	89,32	89,32
	¹ H _{pout} x Σ I(10 ³)	5,10	5,10	5,10
	Observation	Non vérifier	vérifier	vérifier
Poutre secondaire	Section	25 x 35	25 x 35	25 x 35
	I _w (10 ³)	89,32	89,32	89,32
	I _e (10 ³)	89,32	89,32	89,32
	^{1,25} x Σ I(10 ³) h _{pout}	6,38	6,38	6,38
	Observation	Non vérifier	vérifier	vérifier

Conclusion :

Vu que la condition exigée par le **RPA 99/version 2003 [01]**, dans l'article 7.6.2 :

$|M_n| + |M_c| \leq 1.25 (|M_w| + |M_e|)$ est vérifiée pour tout les étages a part les deux derniers niveaux, et que le **RPA99/ version 2003 [01]** nous dicte que cette condition est facultatif pour les deux derniers niveaux alors le concept « poteaux fort – poutre faible » est respecter



On adopte pour les poteaux les sections suivantes :

Tableau II-11 : Les sections des poteaux adoptées

Niveau	Section cm ²	Vérification RPAvs2003 $\frac{N_s}{A \cdot f_{c28}} \leq 0.30$	Observation
S-SOL-1 ^{er}	40x 40	$0.25 \leq 0.30$	OK
2 ^{ème} -4 ^{ème}	35x35	$0.22 \leq 0.30$	OK
5 ^{ème} -Terrasse	30x30	$0.16 \leq 0.30$	OK

➤ **Vérification des conditions du RPA 99/Art.7.4.1 :**

Selon le (RPA 99 /version 2003, A.7.4.1) la dimension des sections transversales des poteaux doivent satisfaire les conditions suivantes :

- $\text{Min}(b_1, h_1) \geq 25 \text{ cm}$ En zone I et IIa
- $\text{Min}(b_1, h_1) \geq 30 \text{ cm}$ En zone IIb et III
- $\text{Min}(b_1, h_1) \geq \frac{h_e}{20}$ Avec h_e : hauteur libre des étages
- $\frac{1}{4} < \frac{b_1}{h_1} < 4$

Tableau II-12: Vérification des sections des poteaux aux recommandations du RPA99.

Poteaux (cm ²)	Conditions du RPA	Valeurs calculées	Observation
30x30	Min (b ₁ , h ₁) ≥ 30cm	Min (b ₁ , h ₁)=30	Condition vérifiée
	Min (b ₁ , h ₁) ≥ $\frac{h_e}{20}$	$h_e/20=15,3$	Condition vérifiée
	$\frac{1}{4} \leq \frac{b_1}{h_1} \leq 4$	b ₁ /h ₁ =1	Condition vérifiée
35 x 35	Min (b ₁ , h ₁) ≥ 30cm	Min (b ₁ , h ₁)=35	Condition vérifiée
	Min (b ₁ , h ₁) ≥ $\frac{h_e}{20}$	$h_e/20=15,3$	Condition vérifiée
	$\frac{1}{4} \leq \frac{b_1}{h_1} \leq 4$	b ₁ /h ₁ =1	Condition vérifiée
40x40	Min (b ₁ , h ₁) ≥ 30cm	Min (b ₁ , h ₁)=40	Condition vérifiée
	Min (b ₁ , h ₁) ≥ $\frac{h_e}{20}$	$h_e/20=15,3$	Condition vérifiée
	$\frac{1}{4} \leq \frac{b_1}{h_1} \leq 4$	b ₁ /h ₁ =1	Condition vérifiée

Vérification au flambement

Lorsqu'une pièce élancée (poteaux) est soumise à un effort de compression, il se produit un phénomène d'instabilité transversale, c'est le flambement.

Il faut vérifier l'élancement λ des poteaux :

$$\lambda = \frac{L_f}{i} \leq 50$$

λ : Elancement du poteau.

L_f : longueur de flambement du poteau ($L_f = 0,7 l_0$)

i : Rayon de giration : $i = \sqrt{\frac{I}{S}}$

S : section transversale du poteau (b×h)

l_0 : longueur libre du poteau.

I : Moment d'inertie du poteau $I = \frac{bh^3}{12}$

$$\lambda = \frac{L_f}{i} = \frac{0,7l_0}{\sqrt{\frac{I}{S}}} = \frac{0,7l_0}{\sqrt{\frac{bh^3/12}{S}}}$$

Tableau II.13 : Vérification du flambement des poteaux.

Niveaux	b (cm)	h (cm)	I (cm ⁴)	S (cm ²)	i (cm)	l ₀ (cm)	L _f (cm)	λ	Condition
7	30	30	67500,00	900	8,660254038	306	214,2	24,73	Condition vérifié
6	30	30	67500,00	900	8,660254038	306	214,2	24,73	Condition vérifié
5	30	30	67500,00	900	8,660254038	306	214,2	24,73	Condition vérifié
4	35	35	125052,08	1225	10,10362971	306	214,2	21,20	Condition vérifié
3	35	35	125052,08	1225	10,10362971	306	214,2	21,20	Condition vérifié
2	35	35	125052,08	1225	10,10362971	306	214,2	21,20	Condition vérifié
1	40	40	213333,33	1600	11,54700538	306	214,2	18,55	Condition vérifié
RDC	40	40	213333,33	1600	11,54700538	306	214,2	18,55	Condition vérifié
Sous-Sol	40	40	213333,33	1600	11,54700538	306	214,2	18,55	Condition vérifié

Pré dimensionnement des voiles

Les voiles sont des éléments rigides en béton armé coulés sur place. Ils sont destinés, d'une part à reprendre une partie des charges verticales et d'autre part, à assurer la stabilité de l'ouvrage sous l'effet des charges horizontales dues au vent et au séisme transmissent jusqu'au sol, sans désordre ni déformation excessive.

Voile de contreventement :

Zone III : $\left\{ \begin{array}{l} \text{- nombre d'étages} \geq 4. \\ \text{- la hauteur} \geq 12 \text{ m.} \end{array} \right.$

Dans le cas contraire, ces éléments sont considérés comme des éléments linéaires. L'épaisseur minimale est de 15cm. De plus, l'épaisseur doit être déterminée en fonction de la hauteur d'étage h_e et des conditions de rigidité aux extrémités . **D'après l'article 7.7.1 de RPA 99/modifié 2003**

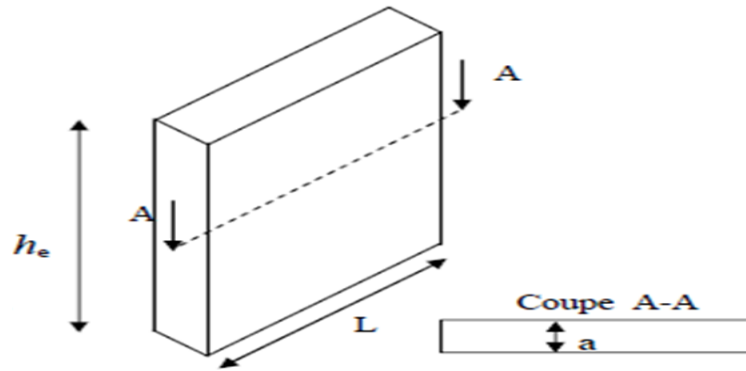


Figure II.12 : Coupe de voile en plan

a : épaisseur du voile,

h_e : hauteur libre d'un étage $h_e = h - e_p$

h : hauteur d'étage,

e_p : épaisseur du plancher

Et ils doivent vérifier la condition

$$e_{pmin} \geq 15 \text{ cm}$$

$$L_{min} \geq 4e_p$$

$$h_e = 306 - 20 = 286 \text{ cm}$$

Le plus défavorable :

$$e_p \geq \frac{h_e}{20} = \frac{286}{20} = 14.30 \text{ cm}$$

On prend : $e_p = 20 \text{ cm}$

✓ Vérification selon le RPA 99 /version 2003

a_{min} = 20 cm > 15 cm..... Condition vérifiée.

L_{min} > 4 × 20 = 80 cm..... Condition vérifiée.

Conclusion :

- Poutres principales : 25 × 35
- Poutres secondaires : 25 × 35
- Poutres palière: 25 × 30
- Poutres chaînage : 30 × 35
- Epaisseur des voiles : 20 cm
- Epaisseur planché en corps creux : 16 + 4 = 20 cm
- Epaisseur de la dalle pleine : 15
- Sections adoptées pour les poteaux

- Sous-Sol au 1^{ème} niveau : 40×40
- 2^{ème} au 4^{ème} niveau : 35×35
- 5^{ème} au 7^{ème} niveau : 30×30

A ce niveau les éléments structuraux de notre ouvrage sont pré-dimensionnés, mais pas définitivement, puisqu'ils peuvent changés après l'étude dynamique de la structure.

❖ **Introduction**

Dans ce premier chapitre on s'intéressera à la présentation global de l'ouvrage par la citation des différentes caractéristiques géométriques ; les éléments qui le constituent ; les règlements utilisés et enfin les caractéristiques des matériaux employés.

❖ **Description de l'ouvrage**

Afin de mettre en pratique toutes les connaissances acquises durant notre cursus, nous avons choisi d'étudier et de calculer les éléments résistants d'un bâtiment (R+7+S-SOL) à usage Habitation

ce bâtiment est classé comme ouvrage de moyenne importance (groupe d'usage 2)

Le site est considéré comme meuble (S3) , avec une contrainte de 2 bars .

Cet ouvrage est implanté à Boumerdes classé selon le règlement parasismique Algérien (RPA 99/version 2003) comme étant une zone de forte sismicité (zone III)

❖ **Caractéristique géométrique :**➤ **En plan**

-La longueur totale du bâtiment :.....23.20.m. L=23.20m
 -La largeur totale du bâtiment :.....18.40m. l=18.40m

➤ **En élévation**

-La hauteur de rez de chaussée :3.06m.
 -La hauteur d'étage courant :3.06m.
 - La hauteur du S-SOL :3.06m
 -La hauteur de l'acrotère :0.7m.
 -la hauteur totale de bâtiment avec local technique:30.54m.
 - La hauteur du local technique :3.00m

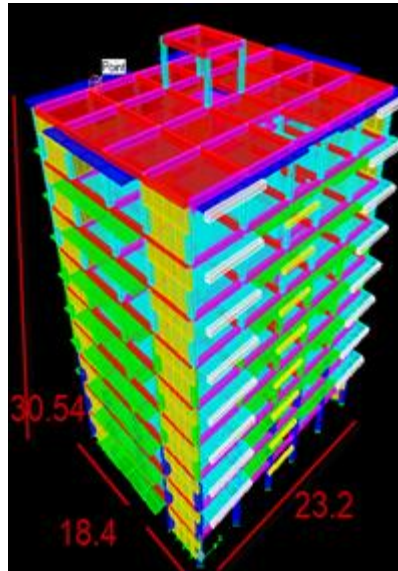


Figure I.1 : Model étudié avec logiciel ETABS.

❖ Eléments de l'ouvrage :

Elément composant la superstructure

Ossature : la stabilité transversal et longitudinale de ce bâtiment est assuré par des portiques auto-stables constitués des poutres et des poteaux, et des voiles de contreventement permettant ainsi une bonne rigidité de l'ouvrage capable de reprendre les efforts horizontaux (efforts sismique) d'exploitations

Planchers :

Les plancher sont des aires planes limitant les étages et supportant les revêtements chargés et surchargés. On en distingue deux types :

Plancher en corps creux :

Ils sont réalisés en corps creux avec une dalle de compression, reposant sur des poutrelles préfabriquées.

Plancher en dalle pleine :

Des dalles pleines en béton armés sont prévues là où il n'est pas possible de réaliser des planchers en corps creux, ainsi que pour celui de la salle machine

Les voiles de contreventement

Elément verticaux en béton armé, destinés pour assurer la rigidité et la stabilité vis-à-vis des forces horizontales (séisme). Ce système doit-être disposé de façon à :

- Reprendre une charge verticale suffisante pour assurer la stabilité.
- Transmettre directement les efforts aux fondations.
- Menuiser les efforts de torsions

Escalier :

Le bâtiment est muni d'une cage d'escalier assurant l'accès à tous les niveaux. Les escaliers seront du type droit à deux volets pour les différents étages, ils seront constitués de paliers et paillasse en béton armé coulé sur place

Les balcons

Les balcons seront réalisés en corps creux

Les porte-à-faux :

Les portes à faux seront réalisées en dalle pleines

Acrotère :

La terrasse étant inaccessible, le dernier niveau est entouré d'un acrotère en béton armé d'une hauteur de 70 cm et de 10 cm d'épaisseur. Réalisée en béton armé coulé sur place il joue un rôle de sécurité

Maçonnerie :

- **Les murs extérieurs :**

Seront en double en brique creuse de 10 cm cloison

- **Les murs de séparations intérieures :**

Seront réalisés en cloison en brique de 10 cm

Revêtement : ils seront réalisés :

- En carrelage scellé pour les plancher et escaliers.
- En céramique pour la salle d'eau et mortier de ciment pour les murs de façade
- En plâtre pour les cloisons intérieures et les plancher

Système de coffrage :

Afin de limité le temps d'exécution des travaux, le bâtiment sera réalisée à l'aide du coffrage métallique pour les éléments verticaux (voile) et horizontaux (dalle). Par ailleurs, ce type de coffrage recèle d'autres avantages : Réductions des opérations manuelles

- . Sécurité de la main d'œuvre
- . Rentabilité du chantier
- . Réalisation rapide des travaux

Elément composant l'infrastructure (fondations) :

Les fondations ont pour fonction la transmission des charges et surcharges de la superstructure au sol dont elles constituent la partie essentielle de l'ouvrage puisque de leurs bonnes conception et réalisation découle la bonne tenue de l'ensemble. Elles sont divisées en trois catégories (fondation superficielles, profondes et semi-profondes).

Le choix du mode de fondation à adopter est fonction de l'importance de l'ouvrage ainsi que des surcharges et la nature du sol (contrainte admissible) ; on pourra avoir ainsi, des éléments assez résistants dans le temps et aussi économiques que possible

❖ Caractéristiques mécaniques des matériaux :**Béton :**

Le béton est un matériau constitué par un mélange de ciment. De granulats (sable et gravier) et d'eau ; il est caractérisé, du point de vue mécanique par sa résistance à la compression à 28 jours

Cette résistance varie en fonctions de la granulométrie ; le dosage en ciment, la quantité d'eau de gâchages et l'âge du béton, ce dernier sera conforme aux règles **BAEL91** et **RPA99** modifié en **2003**

A titre indicatif le dosage courant, pour 1 m³ de béton, est comme suit :

- Granulats (sable 0/5, gravier 5/25)
- Gravions : 800L
- Sable : 400 L
- Ciment : 300 à 400 kg/ m³
- Eau de gâchage : 150 L à 200 L
- **a) Résistance et caractéristique du béton à la compression :**

Un béton est défini par sa résistance à la compression à 28 jours d'âge dite : résistance caractéristique à la compression, notée **f_{c28}**.

Lorsque la sollicitation s'exerce sur un béton d'âge j < 28 jours, sa résistance à la compression Est calculée comme suit (Art 2-1-11 BAEL 91).

$$f_{cj} = \frac{j}{4,76+0,83j} \times f_{c28} \quad [\text{MPa}] ; \quad \text{pour } f_{cj} \leq 40 \text{ MPa}$$

$$f_{cj} = \frac{j}{1,40+0,95j} \times f_{c28} \quad [\text{MPa}] ; \quad \text{pour } f_{cj} \geq 40 \text{ MPa}$$

Pour le présent projet on adoptera : **f_{c28} = 25 MPa**

b) La résistance caractéristique du béton à la traction :

La résistance du béton à la traction est faible. Elle est de l'ordre de 10 % de la résistance à la Compression. Conventionnellement, elle est définie par la formule suivante :

$$f_{tj} = 0,6 + 0,06 f_{cj} \text{ (BAEL 91)} \quad \Rightarrow \quad \text{Pour } j = 28j, \text{ on a : } f_{tj} = 0,6 + 0,06 (25) = 2,1 \text{ MPa.}$$

c) Module de déformation longitudinale :

Il existe deux modules de déformation longitudinale :

• Module de déformation instantanée :

La durée d'application de la contrainte normale est inférieure à 24h à l'âge de j (jours)

$$E_{ij} = 11000 (f_{cj})^{1/3} \quad [\text{MPa}]$$

$$\text{Pour } f_{cj} = 25 \text{ MPa, on a : } E_{ij} = 32164,2 \text{ MPa}$$

• Module de déformation différée :

Il permet de calculer la déformation finale du béton (déformation instantanée augmentée du Fluage).

$$E_{vj} = 3700 (f_{cj})^{1/3} \text{ MPa,}$$

$$\text{Pour } f_{cj} = 25 \text{ MPa} \Rightarrow E_{vj} = 10818,86 \text{ MPa}$$

d) Module de déformation transversale :

Sa formule est :

$$G = \frac{E}{2(1+\nu)} \quad [\text{MPa}] \quad \text{avec} \quad \begin{cases} E : \text{module de Young} \\ \nu : \text{Coefficient de Poisson} \end{cases}$$

• Coefficient de Poisson ν :

C'est le rapport entre la déformation relative transversale et la déformation relative longitudinale

pris égal à :

$\nu = 0$ (ELU) : pour le calcul des sollicitations en considérant le béton fissuré.

$\nu = 0,2$ (ELS) : pour le calcul des déformations en considérant le béton non fissuré

e) Etats limites :

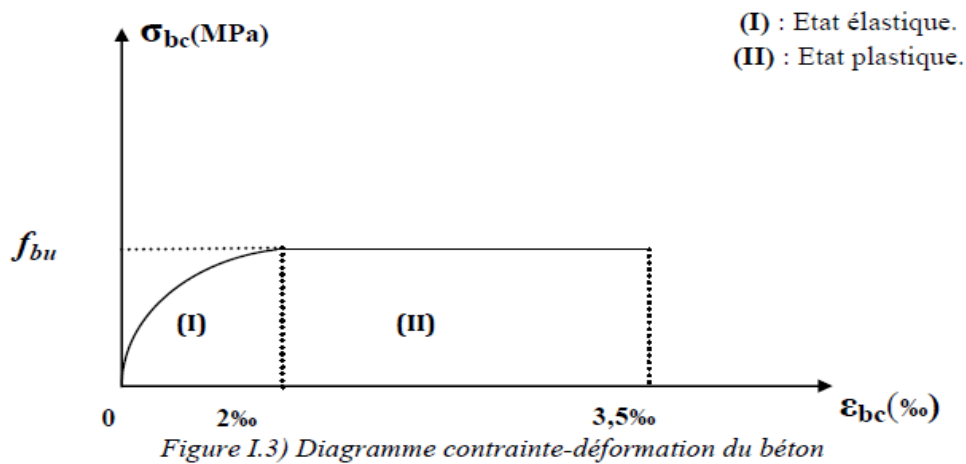
Ils correspondent aux diverses conditions de sécurité et de bon comportement en service pour lesquelles une structure est calculée; ils se classent en deux catégories :

✚ Etats limites ultimes : ELU

Correspond à la limite :

- Soit, de la perte d'équilibre statique (basculement)
- Soit, de la perte de stabilité de forme (flambement)
- Soit, de la perte de résistance mécanique (ruptures) qui conduit à la ruine de l'ouvrage.

La contrainte limite ultime de résistance à la compression est donnée par :



$0 \leq \varepsilon \leq 2\text{‰}$ compression pure. Avec : (ε_{bc} raccourcissement du béton).

$2\text{‰} \leq \varepsilon_{bc} \leq 3,5\text{‰}$ compression avec flexion.

En compression pure, les déformations relatives du béton sont limitées à 2%.

- • $\gamma_b = 1,15$ Situation
- $\gamma_b = 1,5$ Situation Avec : γ_b : coefficient de sécurité.

θ : Coefficient d'application des actions considérées :

$\theta = 1$ si la durée d'application des actions est supérieur à 24h

$\theta = 0,85$, si la durée d'application des actions est inférieure à 24h

0,85 devient 0,8 quand les conditions de bétonnage deviennent sévères

à 28jours, on a : $f_{bc} = 14,2 \text{ MPa}$

- Pour des situations durables : $\gamma_b = 1,5$

	$\theta = 1$
f_{bu}	14,20

- Pour des situations accidentelles : $\gamma_b = 1,15$

	$\theta = 1$	$\theta = 0,9$	$\theta = 0,85$
f_{bu}	18,48	20,53	21,74



Etats limites de services : ELS

Ce sont les états au-delà desquels les conditions normales d'exploitation et de durabilité ne sont

Plus satisfaites; ils comprennent les états limites de fissuration et de déformation de service à la

Compression donnée comme suit :

$$\sigma_{bc} = 0,6 f_{c28} \Rightarrow \sigma_{bc} = 0,6 \times 25 = 15 \text{ MPa.}$$

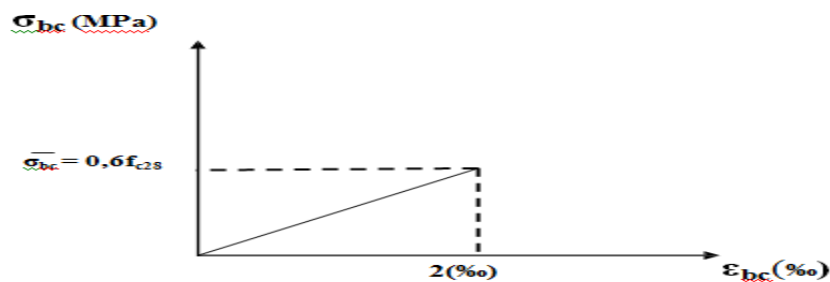


Diagramme de contrainte à l'ELS

F) Contrainte limite de cisaillement à l'ELS : BAEL91 modifié en 99 (ART 5-1)

La contrainte de cisaillement est donnée par l'expression suivante :

$$\tau = \frac{v\mu}{bxd}$$

Cette contrainte doit respecter les conditions limites suivantes :

- Cas de fissuration non préjudiciable:

$$\tau_u \leq \min \{0,20 f_{cj} / \gamma_b; 5 \text{ MPa}\}$$

- Cas de fissuration préjudiciable et très préjudiciable:

$$\tau_u \leq \min \{0,15 f_{cj} / \gamma_b; 4 \text{ MPa}\}$$

Acier :

a) Généralités :

Les armatures de béton armé sont des aciers qui se distinguent par leurs nuances et leurs États de surfaces (RL, HA).

- Les ronds lisses FeE 215 et FeE 235 correspondent, respectivement, à des limites d'élasticités garanties de 215 MPa et 235 MPa.
- Les aciers à haute adhérence FeE400 et FeE500 correspondent, respectivement, à des limites d'élasticités garanties de 400 MPa et 500 MPa.
- Treillis soudé de type TS 520

b) Module d'élasticité longitudinale de l'acier :

Le module d'élasticité longitudinale de l'acier est pris égal à : $E_s = 2 \times 10^5 \text{ MPa}$

c) Coefficient de Poisson des aciers :

Il est pris égal à : $\nu = 0,3$

d) Contraintes limites

- Contrainte limite à l'ELU : $\sigma_{st} = \frac{f_e}{\gamma_s}$ [MPa]

Avec:

σ_{st} : contrainte d'élasticité de l'acier

γ_s : coefficient de sécurité

- $\gamma_s = 1,15$ situation durable
- $\gamma_s = 1$ situation accidentelle

- Exemple :**

	$\gamma_s = 1,15$	$\gamma_s = 1,00$
Fe = 400 MPa	$\sigma_{st} = 348 \text{ MPa}$	$\sigma_{st} = 400 \text{ MPa}$
Fe = 500 MPa	$\sigma_{st} = 450 \text{ MPa}$	$\sigma_{st} = 520 \text{ MPa}$

TABLEAU I-1-Caractéristiques d'aciers

- Contrainte limite à l'ELS:**

Il est nécessaire de réduire le risque des fissures. Pour limiter l'ouverture de ces dernières, on est amené à limiter les contraintes dans les armatures tendues sous l'action des sollicitations de service. D'après les règles BAEL 91 (A, 4, 5,3), on distingue trois cas de fissures :

1) **fissuration peu nuisible :**

Aucune vérification n'est nécessaire car la contrainte n'est soumise à aucune limitation

2) **fissuration préjudiciable : (BAEL91/Art4.5, 32)**

C'est le cas des éléments exposés aux intempéries, il y a risque d'infiltration

$$\sigma_{st} = \min \{ 2/3 f_e ; \max (0.5 f_e ; 110 \sqrt{\eta f_{tj}}) \}$$

3) **fissurations très préjudiciable : (BAEL91/Art4.5, 34)**

$$\sigma_{st} = \min \{ 1/3 f_e ; 90 \sqrt{\eta f_{tj}} \}$$

Où η est un coefficient de fissuration qui dépend de type d'acier :

$\eta = 1,3$ pour les armatures HA $< 6mm$

$\eta = 1,6$ pour les armatures HA $> 6mm$

$\eta = 1$ pour les ronds lisses

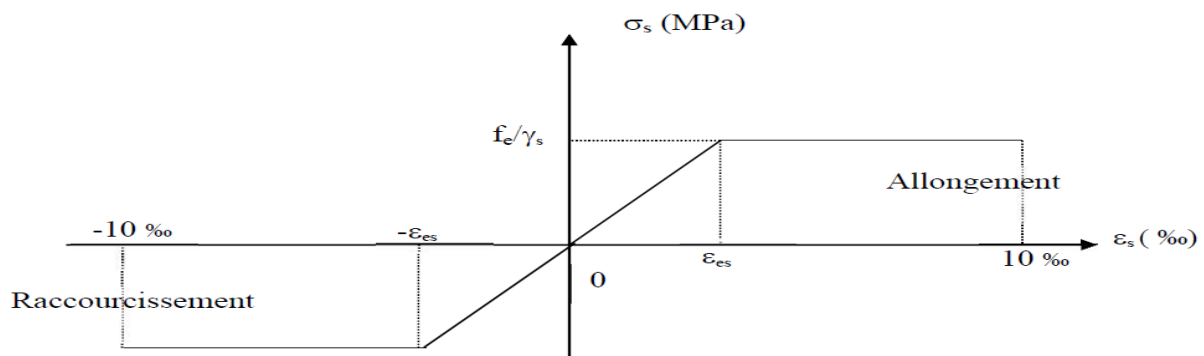


Diagramme contrainte déformation

Protection des armatures :

Dans le but d'avoir un bétonnage correct et de prémunir les armatures des effets D'intempéries et d'agents agressifs, nous devons respecter à ce que l'enrobage c des armatures soit au moins égale à :

- $c \geq 5 \text{ cm} \Rightarrow$ les éléments exposés à la mer, aux embruns ou aux brouillards salins.
- $c \geq 3 \text{ cm} \Rightarrow$ les éléments en contact d'un liquide (réservoir, tuyaux, canalisation).
- $c > 1 \text{ cm} \Rightarrow$ les parois situées dans les locaux condensés.

Dans notre cas, on prend l'enrobage égale à $C = 2,5 \text{ cm}$.

- les enrobages des armatures doivent être strictement assurés à l'exécution.

❖ Conclusion :

A ce niveau, on a défini tous les éléments constituant notre ouvrage, et les caractéristiques Mécaniques et leurs fonctionnements dont on va effectuer les calculs et les vérifications dans les chapitres qui suivent.

Introduction générale

Situé dans une zone critique, le nord de l'Algérie a subi au cours de l'histoire plusieurs séismes destructeurs, le plus ressent étant celui du 21 mai 2003 de Boumerdes, de magnitude 6.8 à l'échelle de Richter. Particulièrement violent, il a causé d'innombrables pertes de vies humaines et a considérablement touché l'économie du pays.

Le moyen le plus efficace de se protéger des effets d'un séisme majeur est la construction parasismique car, dans la plupart des cas, ce sont les constructions qui tuent en s'effondrant sur les occupants.

Une structure n'est réellement parasismique que si elle est le fruit des trois démarches suivantes :

- . Une conception architecturale favorisant un bon comportement sous séisme,*
- . Un dimensionnement sous charges horizontales et verticales dans les règles de l'art,*
- . Une exécution de qualité.*

Ce projet de fin d'étude est axé autour du deuxième point (le dimensionnement) et ce, en ayant recours aux méthodes appropriées au calcul des éléments (principaux et secondaires) tout en respectant la réglementation en vigueur afin que chaque élément puisse répondre aux fonctions pour lesquelles il est conçu.

Dans mon projet d'étude d'une structure (R+7+SS) en portique et voile, en plus du calcul statique qui fait l'objet des trois premiers chapitres, la structure est soumise au spectre de calcul du règlement parasismique algérien RPA99 /VERSION 2003, et sa réponse est calculée en utilisant le logiciel ETABS.

C'est dans cette voie-là que j'ai essayé de mener ce travail en mettant l'accent sur les différentes étapes qui caractérisent cette étude.

Je commence par la description et la présentation de l'ouvrage et des matériaux utilisés notamment le béton et l'acier ; Je m'intéresse ensuite au calcul de quelques éléments spécifiques (planchers, escaliers ...).

Un intérêt particulier a été porté sur le logiciel ETABS qui est un outil assez performant pour la modélisation, l'analyse et le dimensionnement des différentes structures.

Après avoir suivi les différentes étapes de modélisation, nous passerons à l'exploitation des résultats obtenus qui nous permettront de procéder au ferraillage. Par la suite nous passerons à l'élaboration des plans d'exécution.

Au final, nous terminerons par une conclusion qui dressera une synthèse des connaissances acquises ouvrant à des perspectives.

Liste des Figures

Chapitre I: Présentation et caractéristiques de l'ouvrage.

Figure I.1 : Model étudié avec logiciel ETABS

Figure I.2 : diagramme contraintes-déformations du béton à ELU.

Figure I.3 : Diagramme contrainte-déformation du béton à ELS.

Figure I.4 : Diagramme « contrainte – déformation » de l'acier à l'ELU.

Chapitre II: Pré dimensionnement des éléments.

Figure II.1 : Plancher en corps creux.

Figure II.2 : Sections des poutres.

Figure II.3 : Coupe verticale d'une poutre palière.

Figure II.4 : Coupe verticale d'une poutre de chaînage.

Figure II.5: Localisation du poteau le plus sollicité.

Figure II.6 : *Plancher terrasse.*

Figure II.7 : *Plancher étages courants*

Figure II.8 : *dalle pleine.*

Figure II.9 : Murs intérieurs.

Figure II.10 *Murs extérieurs.*

Figure II.11 : Dimensionnement d'un nœud poutre-poteau.

Figure II.12 : Coupe de voile en plan .

Chapitre III: Calcule des éléments non structuraux.

Figure III.1 : Schéma descriptif du corps creux et de poutrelle.

Figure III.2: Coupe verticale d'un plancher en corps creux

Figure III.3 : Schéma statique du treillis soudé.

Figure III.4 : caractéristique géométrique de la section en T.

Figure III.5 : diagramme des moments (principe de la méthode forfaitaire)..

Figure III.6 : Diagrammes des efforts internes à ELU.

Figure III.7 : Diagrammes des efforts internes à ELS.

Figure III.8 : Section de la poutrelle après coulage de la dalle de compression

Figure III.9 : schéma de l'acrotère.

Figure III.10 : Section rectangulaire soumise à la flexion composée

Figure III.11 : Répartition des contraintes dans l'acrotère.

Figure III.12 : Schéma de la console

Figure III.13 : Terminologie d'un escalier..

Figure III.14 : Schéma d'escalier.

Figure III.15 : Schéma statique de chargement d'un escalier droit à l'ELU.

Figure III.16 : Schéma statique de chargement d'un escalier droit à l'ELS

Figure III. 17 : composition d'un ascenseur.

Figure III. 18 : Caractéristiques géométriques de la dalle pleine de la salle machine.

Figure III.19: Les moments aux appuis et en travée dans les deux sens à l'ELU.

Figure III.20 : Les moments aux appuis et en travée dans les deux sens à l'ELS.

Chapitre IV : Etude de contreventement.

Figure IV.1 : Coupe du voile en plan.

Figure IV.2 : trapèze de calcul.

Figure IV.3 : Diagramme des moments des aires.

Chapitre V : vérification selon les exigences RPA.

Figure V.1 : Résultats d'analyse dynamique ETABS

Figure V.2 : Valeurs de centre de masse et centre de torsion.

Figure V.3 : Efforts tranchants donnés par ETABS

Chapitre VI : Ferrailage des éléments structuraux.

Figure VI.1.1 : Section en flexion composée

Figure VI.1.2 : Calcul des armatures à l'aide de l'application Socotec.

Figure VI.1.3 : Zone nodale.

Chapitre VII: Etude du mur plaque.

Figure VII.1 : Schéma du mur plaque (Vue en élévation).

Figure VII.2 : Diagramme des contraintes a l'ELU.

Figure VII.3 : Diagramme des contraintes a l'ELS.

Figure VII.4 : Schéma statique du mur plaque dans le sens X-X.

Figure VII.5 : Schéma statique du mur plaque dans le sens Y-Y.

Figure VII.6 : Schéma statique du mur plaque dans le sens X-X à l'ELU.

Figure VII.7 : Schéma statique du mur plaque dans le sens Y-Y à l'ELU.

Figure VII.8 : Schéma statique du mur plaque dans le sens X-X à l'ELS.

Figure VII.9 : Schéma statique du mur plaque dans le sens Y-Y à l'ELS..

Chapitre VIII : Etude de l'infrastructure.

Figure VIII.1 : Semelle isolée.

Figure VIII.2 : Semelles filante sous poteaux.

Liste des tableaux

Chapitre I: Présentation et caractéristiques de l'ouvrage.

Tableau I.1 : caractéristiques des aciers utilisés.

Chapitre II: Pré dimensionnement des éléments.

Tableau II.1 : Charges permanentes de la terrasse inaccessible

Tableau II.2 : Charges permanentes de l'étage courant

Tableau II.3 : Charge permanente de la dalle pleine

Tableau II.4 : Charges permanentes des murs intérieurs

Tableau II.5 : Charges permanentes des murs extérieurs.

Tableau II.6 : Surcharges d'exploitations.

Tableau II.7 : Charges et surcharges revenant au poteau le plus sollicité

Tableau II.8 : Coefficients de dégression des surcharges

Tableau II.9 : Dimensionnement des sections des poteaux

Tableau II.10 : Vérification des moments d'inertie sur les poteaux et les poutres

Tableau II.11 : Vérification des moments d'inertie sur les poteaux et les poutres

Tableau II.12 : Vérification des sections des poteaux aux recommandations du RPA99

Tableau II.13 : Vérification du flambement des poteaux

.

Chapitre III: Calcul des éléments non structuraux.

Tableau III.1 : Charges et surcharges revenant aux poutrelles.

Tableau III.2 : Calcul des efforts internes à l'ELU.

Tableau III.3 : Calcul des efforts internes à l'ELS

Tableau III.4 : Détermination du poids propre de la volée

Tableau III.5 : Détermination du poids propre du palier

Chapitre IV : Etude de contreventement.

Tableaux IV.1 : Rigidités linéaires des poteaux dans le sens X-X.

Tableaux IV.2 : Rigidités linéaires des poteaux dans le sens Y-Y

Tableau IV.3 : Rigidités linéaires des poutres dans le sens X-X

Tableau IV.4 : Rigidités linéaires des poutres dans le sens Y-Y

Tableau IV.5 : Rigidités des portiques dans le sens X-X

Tableau IV.6 : Rigidités des portiques dans le sens Y-Y

Tableau IV.7 : Rigidité des voiles longitudinaux (X-X)

Tableau IV.8 : Rigidité des voiles transversaux (Y-Y)

Tableau IV.9 : Rigidité de l'ensemble « Portiques + Voiles »

Tableau IV.10 : Section des aires et position du CDG

Tableau IV.11 : Inerties fictives des portiques dans le sens longitudinales (X-X)

Tableau IV.12 : Inerties fictives des portiques dans le sens transversales (Y-Y)

Tableau IV.13 : Inerties des portiques

Tableau IV.14 : Comparaison des inerties de voiles et des portiques dans les deux sens (X-X) (Y-Y)

Chapitre VI : vérification selon les exigences RPA.

Tableau VI.1 : *Valeur des périodes*

Tableau VI.2 : *Vérification de l'excentricité*

Tableau VI.3 : *Vérification de déplacements inter-étages suivant Ex*

Tableau VI.4 : *Vérification de déplacements inter-étages suivant Ey*

Tableau VI.5 : *Vérification des conditions de l'effort tranchant*

Tableau VI.6 : *Vérification L'effet P-Delta suivant Ex*

Tableau VI.7 : *Vérification L'effet P-Delta suivant Ey*

Chapitre VII : Ferrailage des éléments structuraux.

Tableau VII.1 : *Caractéristiques mécanique des matériaux.*

Tableau VII.2 : *Armatures longitudinales des poteaux exigées par le RPA.*

Tableau VII.3 : *Résultats de ferrailage l'ELU suivant les deux sens.*

Tableau VII.4 : *Vérification de la quantité d'armatures transversales.*

Tableau VII.5 : *Détermination de la zone nodale.*

Tableau VII.6 : *Vérification au cisaillement dans les poteaux*

Tableau VII.7 : *Vérifications des contraintes à l'ELS.*

Tableau VII.8 : *Recommandations du RPA.*

Tableau VII.9 : *Ferrailage d'armatures transversales.*

Tableau VII.10 : *Vérification condition de non fragilité.*

Tableau VII.11 : *Vérification aux cisaillements.*

Tableau VII.12 : *Influence de l'effort tranchant sur le béton*

Tableau VII.13 : *Influence de l'effort tranchant sur l'acier*

Tableau VII.14 : *Vérification d'adhérence et d'entraînement des barres*

Tableau VII.15 : *Vérification à l'ELS*

Tableau VII.16 : *Voile de 2m.*

Tableau VII.17 : *Voile de 3.7m.*

Tableau VII.18 : *Voile de 1.7m*

Tableau VII.19 : *Voile de 1.9m.*

Chapitre VIII: Etude du mur plaque.

Tableau VIII.1 : *Sollicitations de mur plaque.*

Tableau VIII.2 : *Ferrailage du mur.*

Tableaux VIII.3 : *Vérifications de la condition de non fragilité.*

Tableaux VIII.4 : *Vérification des contraintes à l'ELS*

Chapitre XI : Etude de l'infrastructure.

Tableau XI.1 : *Surface sous voiles.*

Tableau XI.2 : *Surface sous poteaux*

Tableau XI.3 : *moment isostatique*

DEDICACE

À...

*Mes parents qui m'ont soutenu tout au long de ma
vie , que dieu vous garde pour moi, MERCI*

*mes sœurs TAOUS , SARA et mon frère
GHILES*

*la mémoire de mes grands-parents maternels
et paternelles*

toute ma famille

tous mes amis (es) et proches

ma chère promotrice M^{me} . ALKAMA

toute la promotion CCI 2019/2020

*tous ceux qui ont contribué de près ou de loin
à la réalisation de ce travail .*

NARIMANE

Sommaire

Introduction générale

Chapitre I: Présentation et caractéristiques de l'ouvrage 1

Chapitre II: Pré dimensionnement des éléments 11

Chapitre III: Calcul des éléments non structuraux.

III.1. plancher 30

III.2. Acrotère 50

III.3. Balcon 61

III.4. Escaliers 67

III.5. Dalle salle machine 84

Chapitre IV : Etude du contreventement 98

Chapitre V : Modélisation et Recherche de la disposition des Voiles 115

Chapitre VI : Vérification des exigences du RPA99/V2003 146

Chapitre VII : Ferrailage des éléments structuraux.

VI.1. Poteaux 155

VI.2. Poutres 164

VI.3. Voiles 173

Chapitre VIII: Etude du mur plaque 183

Chapitre XI : Etude de l'infrastructure 190

Plans d'exécution

Conclusion

Bibliographie

Introduction Générale

Chapitre I

Présentation de l'ouvrage.

Chapitre II

Pré- Dimensionnement

Chapitre III

Calcul Des Eléments

Chapitre IV

Etude Du Contreventement

Chapitre V

Modélisation Et Recherche de la disposition des voiles

Chapitre VI

Vérification des exigences du RPA99/V2003

Chapitre VII

Ferraillage Des Eléments Structuraux

Chapitre VIII

Etude Du Mur Plaque

Chapitre IX

Etude de l'infrastructure

Conclusion Générale



Remerciements


Au terme de ce travail, je remercie DIEU le tout puissant de m'accorder d'avoir accompli ce travail qui présente le fruit de plusieurs années de sacrifice.

je suis également très reconnaissante à ma promotrice M^{me} ALKAMA de m'avoir suivie et orientée durant l'élaboration de ce mémoire.

Mes remerciements s'adressent aussi au corps enseignants et à tous les personnels du département de génie civil, et aux membres du jury qui me feront l'honneur de juger mon travail.

Que toute personne ayant contribué de près ou de loin à la réalisation de ce mémoire trouve ici l'expression de mes plus profonds Sentiments.

NARIMANE



REPUBLIQUE ALGERIENNE DEMOCRATIQUE ET POPULAIRE
MINISTERE DE L'ENSEIGNEMENT SUPERIEUR ET DE LA RECHERCHE
SCIENTIFIQUE

UNIVERSITE MOULOUD MAMMERI DE TIZI-OUZOU
FACULTE DU GENIE DE LA CONSTRUCTION
DEPARTEMENT DE GENIE CIVIL



MEMOIRE DE FIN D'ETUDES

En vue de l'obtention du diplôme de master en génie civil
Option : construction civile et industrielle

THEME

ETUDE D'UNE STRUCTURE EN SOUS-SOL +RDC + 7 ETAGES
COURANTS A USAGE D'ABITATION EN VOILES ET PORTIQUES
AVEC L'APPLICATION DU LOGICIEL ETABS



Etudié par :

M^{elle} OUKACHA NARIMANE

Dirigé par :

M^{me} ALKAMA

Promotion 2019/2020