

بسم الله الرحمن الرحيم  
جامعة بوليتكنك فلسطين  
كلية الهندسة التكنولوجية  
دائرة الهندسة المدنية والمعمارية



:

**التصميم الإنشائي لمستشفى الخليل**

فريق العمل:

عزالدين

ابراهيم الحميدات

:

. ماهر عمرو

الخليل - فلسطين

2018 - 2017

بوليتكنك فلسطين

الخليل - فلسطين

كلية الهندسة والتكنولوجيا

الهندسة المدنية والمعمارية

:

**التصميم الإنشائي لمستشفى الخليل**

فريق العمل:

عزالدين

ابراهيم الحميدات

كلية الهندسة والتكنولوجيا

تقديم هذا

الهندسة المدنية والمعمارية

هندسة

الهندسة

البكالوريوس

توقيع

.....

توقيع

.....

.....

.....

## هداء

الى روح الحبيب المصطفى (صلى الله عليه وسلم) الذي قال: " من سلك طريقاً يلتمس به علماً سهل الله له به طريقاً الى الجنة".

به وجهه

الى من تشكل على جبينه معنى الحياة وغلفتها لآله وجهه "والدي الكريم"

الى من كان دعاؤها في جوف الليل نوراً يضيء السماوات والأرض، وترانيم مقدسة تشفي سقم الروح الهشة، الى صاحبة القلب النقي " أمي العزيزة".

الى سرّ قوتنا وقوتنا يوماً بعد يوم "اخوتي".

الى من عايشناهم أياماً طويلة، الى من شاركونا الفرح والحزن الى من أضاء ضيائهم غمروها

" "

الى من يضحون باللحم أطناناً من أجل كرامتنا "أسرانا البواسل".

الى من اصطفاهم الله ليكونوا في كنفه ورعايته "شهدائنا الأبرار".

لى الكادر الاكاديمي في جامعة بوليتكنك فلسطين، الذي ما زال يخرج ثلة متميزة في شتى الميادين الأكاديمية والعملية.

لكم جميعاً...

فريق العمل

## والتقدير

بعد شكر الله والثناء عليه سبحانه.

لى كلية الهندسة في جامعة بوليتكنك فلسطين، التي فيها زرنا بذرة الأمل واسقيناها بماء الإجتهد وها نحن نحصد ثمرتها اليوم.

لى "الدكتور القدير ماهر عمرو"، شكرًا خالصًا معطرًا بكلّ معاني الحبّ والود، الذي أفاض علينا من بحر علمه، وأفنى معنا وقته وجهده، وكان بمثابة الأب والصديق والقُدوة، الى قلبه النقيّ كل الحبّ.

قدّم لنا النصيحة والمشورة في إنجاز هذا العمل.

لى الكادر التعليمي في تخصص هندسة المباني اللذين كان لهم الدور الأكبر في وصديقه.

فريق العمل

## التصميم الإنشائي لمستشفى الخليل

التصميم الإنشائي هو أهم التصميمات اللازمة للمبنى بعد التصميم المعماري، فتوزيع الأعمدة والأحمال والحفاظ على المتانة وبأفضل الأسعار وأعلى درجات الأمان يقع على عاتق المصمم الإنشائي.

يقع المشروع في مدينة الخليل

متوفرة بسهولة في هذه المنطقة، على قطعة أرض تبلغ مساحتها (15 ) .

يتكون المبنى من طوابق , وتبلغ المساحة الإجمالية (11709) , بحيث يحتوي كل طابق على العديد من الفعاليات , ويتميز التصميم من الناحية المعمارية للمشروع بأنه تم بأسلوب يقوم على تعدد الكتل الفراغية وتوزيعها بشكل متناسق من الناحية الجمالية والوظيفية , إضافة إلى أنه تم الاهتمام عند توزيع الكتل بتوفير الراحة والسهولة وسرعة الوصول للمستخدمين.

من الجدير بالذكر أنه الكود الأردني لتحديد الأحمال الحية، ولتحديد أحمال الزلازل ، أما بالنسبة لتحليل الإنشائي وتصميم المقاطع استخدام الكود الأمريكي (ACI\_318\_08) الإشارة إلى أنه :-

AutoCAD (2014), Atir, SP column, Microsoft Office, Etabs 2016, Safe 2016.

وسيتضمن المشروع دراسة إنشائية تفصيلية من تحديد وتحليل للعناصر الإنشائية والأحمال المختلفة توقعة ومن ثم التصميم الإنشائي لهذه العناصر وإعداد المخططات التنفيذية بناء على التصميم المعد لجميع العناصر التي تكون الهياكل الإنشائية للمبنى، من المتوقع بعد إتمام المشروع أن نكون قادرين على تقديم التصميم الإنشائي لجميع العناصر والمقارنة بين التصميم والتوصل الى الأفضل منهما وتوفيقيه.

والله ولي التوفيق

## **Abstract**

### **Structural Design for "Hebron Hospital"**

**The idea of this project can be summarized by preparing Hebron Hospital which consists of all facilities that should be available in any Hospital.**

**The project is consists of six floors, and the total area of the building is 11709 meter square, the design of the project is based on the multiplicity of spatial cluster and distributed consistently aesthetically and functional .**

**We used ACI-318 code and structural designing programs such, ATIR, AutoCAD (2014), SP column, Microsoft Office, Etabs 2016, Safe 2016. and we studied some old graduation projects, and the project will include detailed structural study of identified and analysis of the construction elements and the expected various loads, and then the structural design of elements and the preparation of shop drawings based on the prepared design**

**God grants success**

## Table of Contents

## فهرس المحتويات

<u>رقم الصفحة</u>	<u>الصفحات الابتدائية</u>
I	<u>العنوان الرئيسية</u>
II	<u>شهادة تقييم مشروع التخرج</u>
III	<u>الاهداء</u>
IV	<u>الشكر و التقدير</u>
V	<u>الملخص باللغة العربية</u>
VI	<u>الملخص باللغة الانجليزية</u>
VII	<u>فهرس المحتويات</u>
X	<u>فهرس الجداول</u>
X	<u>فهرس الاشكال</u>
XII	List of Figures
XIII	List of Abbreviations

<u>رقم الصفحة</u>	<u>المقدمة</u>	<u>الفصل الاول</u>
1		
2	<u>مقدمة</u>	1-1
2	<u>رصف عام للمشروع</u>	2-1
3	<u>اسباب اختيار المشروع</u>	3-1
3	<u>اهداف المشروع</u>	4-1
4	<u>مشكلة المشروع</u>	5-1
4	<u>حدود مشكلة المشروع</u>	6-1
4	<u>المسلمات</u>	7-1
4	<u>محتويات المشروع</u>	8-1
5	<u>الجدول الزمني للمشروع</u>	9-1

<u>رقم الصفحة</u>	<u>الوصف المعماري</u>	<u>الفصل الثاني</u>
6		
7	<u>مقدمة</u>	1-2
7	<u>لمحة عامة عن المشروع</u>	2-2
8	<u>موقع المشروع</u>	3-2
9	<u>اهمية الموقع</u>	1-3-2

9	<u>حركة الشمس والرياح</u>	2-3-2
10	<u>وصف طوابق المشروع</u>	4-2
10	<u>طابق التسوية</u>	1-4-2
10	<u>الطابق الأرضي</u>	2-4-2
11	<u>الطابق الأول</u>	3-4-2
12	<u>الطابق الثاني</u>	4-4-2
13	<u>الطابق الثالث</u>	5-4-2
14	<u>الطابق الرابع</u>	6-4-2
14	<u>وصف واجهات المشروع</u>	5-2
14	<u>الواجهة الشمالية</u>	1-5-2
15	<u>الواجهة الجنوبية</u>	2-5-2
16	<u>الواجهة الشرقية</u>	3-5-2
16	<u>الواجهة الغربية</u>	4-5-2
17	<u>النواحي المعمارية</u>	6-2
17	<u>الحركة داخل المبنى</u>	7-2

<b>19</b>	<b><u>الوصف الإنشائي</u></b>	<b><u>الفصل الثالث</u></b>
20	<u>مقدمة</u>	1-3
20	<u>الهدف من التصميم الإنشائي</u>	2-3
20	<u>مراحل التصميم الإنشائي</u>	3-3
21	<u>الأحمال</u>	4-3
21	<u>الأحمال الميتة</u>	1-4-3
21	<u>الأحمال الحية</u>	2-4-3
22	<u>الأحمال البيئية</u>	3-4-3
22	<u>أحمال الرياح</u>	1-3-4-3
23	<u>أحمال الثلوج</u>	2-3-4-3
23	<u>أحمال الزلازل</u>	3-3-4-3
24	<u>الاختبارات العملية</u>	5-3
24	<u>العناصر الإنشائية</u>	6-3
25	<u>العقود</u>	1-6-3
26	<u>الجسور</u>	2-6-3
27	<u>الأعمدة</u>	3-6-3

28	<u>جدران القص</u>	4-6-3
28	<u>الجدران الاستنادية</u>	5-6-3
29	<u>الأساسات</u>	6-6-3
29	<u>الأدراج</u>	7-6-3
30	<u>نواصل التمدد</u>	7-3
31	<u>برامج الحاسوب التي تم استخدامها</u>	8-3

<b>Chapter 4</b>	<b>Structural Analysis and Design</b>	32
4-1	Introduction	33
4-2	Design Method and Requirements	33
4-3	Determination of Thickness.	34
4-4	Design of Topping	35
4-5	Design of One Way Rib Slab	37
4-6	Design of One Way Solid Slab	43
4-7	Design of Beam	46
4-8	Design of Stair	56
4-9	Design of Column	66
4-10	Design of Shear Wall	70
4-11	Design of Basement Wall	73
4-12	Design of Footing	75

82	<u>النتائج والتوصيات</u>	<u>الفصل الخامس</u>
83	<u>مقدمة</u>	1-5
83	<u>النتائج</u>	2-5
84	<u>التوصيات</u>	3-5

## فهرس الجداول

رقم الصفحة	اسم الجدول	رقم الجدول
5	الجدول الزمني للمشروع	جدول (1-1)
21	الكثافة النوعية للمواد المستخدمة	جدول (1-3)
21	الأحمال الحية لعناصر المبنى	جدول (2-3)
22	سرعة وضغط الرياح اعتمادا على الكود الألماني (DIN 1055-5)	جدول (3-3)
23	أحمال الثلوج حسب الارتفاع عن سطح البحر	جدول (4-3)
34	Minimum Thickness of Structural Member	Table (4-1)
35	Dead Load Calculation of Topping	Table (4-2)
38	Dead Load Calculation of Rib (R 5)	Table (4-3)
44	Dead Load Calculation of One way solid slab	Table (4-4)
57	Dead Load Calculation of Flight	Table (4-5)
60	Dead Load Calculation of Middle Landing	Table (4-6)
63	Dead Load Calculation of Main Landing	Table (4-7)

رقم الصفحة	اسم الشكل	رقم الشكل
8	<u>الموقع العام لقطعة الأرض</u>	الشكل (1-2)
9	<u>حركة الشمس والرياح</u>	الشكل (2-2)
10	<u>مسقط طابق التسوية</u>	الشكل (3-2)
11	<u>مسقط الطابق الأرضي</u>	الشكل (4-2)
12	<u>مسقط الطابق الأول</u>	الشكل (5-2)
13	<u>مسقط الطابق الثاني</u>	الشكل (6-2)
13	<u>مسقط الطابق الثالث</u>	الشكل (7-2)
14	<u>مسقط الطابق الرابع</u>	الشكل (8-2)
15	<u>الواجهة الشمالية</u>	الشكل (9-2)
15	<u>الواجهة الجنوبية</u>	الشكل (10-2)
16	<u>الواجهة الشرقية</u>	الشكل (11-2)
16	<u>الواجهة الغربية</u>	الشكل (12-2)
22	<u>أحمال الرياح على المبنى</u>	الشكل (1-3)
23	<u>تأثير الرياح على المباني من حيث ارتفاع المبنى والبيئة المحيطة به</u>	الشكل (2-3)
24	<u>توضيح لبعض العناصر الإنشائية للمبنى</u>	الشكل (3-3)
25	<u>العقدات المصمتة ذات الاتجاه الواحد</u>	الشكل (4-3)
26	<u>عقدات العصب ذات الاتجاه الواحد</u>	الشكل (5-3)
26	<u>عقدات العصب ذات الاتجاهين</u>	الشكل (6-3)
27	<u>أنواع الجسور المستخدمة في المشروع</u>	الشكل (7-3)
27	<u>أنواع الأعمدة المستخدمة في المشروع</u>	الشكل (8-3)
28	<u>جدار قص</u>	الشكل (9-3)
28	<u>جدار استنادي</u>	الشكل (10-3)
29	<u>أنواع الأساسات</u>	الشكل (11-3)
30	<u>الدرج</u>	الشكل (12-3)
31	<u>نواصل تمتد في منشأة</u>	الشكل (13-3)

## List of Figures

<b>Figure #</b>	<b>Description</b>	<b>Page #</b>
4-1	Topping Load	35
4-2	One Way Rib Slab (5) Location	37
4-3	Geometry of rib R-5	37
4-4	Statically System and Loads of Rib (R 5)	38
4-5	Shear and Moment Envelope Diagram of Rib (R 5)	38
4-6	Shear and Moment Envelope Diagram of Solid Slab	44
4-7	Geometry of of Beam (B 37)	47
4-8	Shear and Moment Envelope Diagram of Beam (B 37)	47
4-9	Stair Plan	56
4-10	Stair Section	57
4-11	Statically System and Loads Distribution of Flight	58
4-12	Shear and Moment Envelope Diagram of Flight	58
4-13	Statically System and Loads Distribution of Middle landing	61
4-14	Moment Envelope Diagram of Middle Landing	61
4-15	Shear Envelope Diagram of Middle Landing	62
4-16	Statically System and Loads Distribution of Main landing	64
4-17	Shear and Moment Envelope Diagram of Main Landing	64
4-18	Stair Reinforcement Details	66
4-19	Column Reinforcement Details	69
4-20	Basement Wall Reinforcement	75
4-21	Foot Section	81

## List of Abbreviations

- **A<sub>c</sub>** = area of concrete section resisting shear transfer.
- **A<sub>s</sub>** = area of non-prestressed tension reinforcement.
- **A<sub>s</sub>** = area of non-prestressed compression reinforcement.
- **A<sub>g</sub>** = gross area of section.
- **A<sub>v</sub>** = area of shear reinforcement within a distance (S).
- **A<sub>t</sub>** = area of one leg of a closed stirrup resisting tension within a (S).
- **b** = width of compression face of member.
- **bw** = web width, or diameter of circular section.
- **C<sub>c</sub>** = compression resultant of concrete section.
- **C<sub>s</sub>** = compression resultant of compression steel.
- **DL** = dead loads.
- **d** = distance from extreme compression fiber to centroid of tension reinforcement.
- **E<sub>c</sub>** = modulus of elasticity of concrete.
- **f<sub>c</sub>** = compression strength of concrete .
- **f<sub>y</sub>** = specified yield strength of non-prestressed reinforcement.
- **h** = overall thickness of member.
- **L<sub>n</sub>** = length of clear span in long direction of two- way construction, measured face-to-face of supports in slabs without beams and face to face of beam or other supports in other cases.
- **LL** = live loads.
- **L<sub>w</sub>** = length of wall.
- **M** = bending moment.
- **M<sub>u</sub>** = factored moment at section.
- **M<sub>n</sub>** = nominal moment.
- **P<sub>n</sub>** = nominal axial load.
- **P<sub>u</sub>** = factored axial load.
- **S** = Spacing of shear in direction parallel to longitudinal reinforcement.
- **V<sub>c</sub>** = nominal shear strength provided by concrete.
- **V<sub>n</sub>** = nominal shear stress.
- **V<sub>s</sub>** = nominal shear strength provided by shear reinforcement.
- **V<sub>u</sub>** = factored shear force at section.
- **W<sub>c</sub>** = weight of concrete.
- **W** = width of beam or rib.

- $W_u$  = factored load per unit area.
- $\Phi$  = strength reduction factor.
- $\epsilon_c$  = compression strain of concrete = 0.003.
- $\epsilon_s$  = strain of tension steel.
- $\epsilon'_s$  = strain of compression steel.
- $\rho$  = ratio of steel area



.	1 -1
.	2-1
.	اختيار 3-1
.	أهداف 4-1
.	5-1
	6-1
	7-1
	محتويات 8-1
	9-1

## 1-1

الهندسة هي تجمع بين التقنية  
يستخدم التخيل وتدير العمليات  
تطبيق والتكنولوجيا واحتياجات البشرية ,  
فالهندسة المدنية هي الوسيلة الوحيدة للعيش فيه.

وهندسة المباني هي مجال هندسي يتعامل مع تصميم المنشآت التي تدعم أو تقاوم .  
تعتبر هندسة المباني تخصصا داخل الهندسة المدنية, إلا أنه يمكن دراستها على حدة, تعنى بدراسة التحليلات  
النظرية والتصاميم لكافة أنواع المنشآت وتطبيقاتها آخذين بنظر الاعتبار كافة التأثيرات الاستاتيكية والديناميكية  
وعلاقتها بكافة تأثيرات البيئة من رياح .

والمهندس المدني هو الذي يقوم بالتصميم والتنفيذ على التنفيذ للمشروعات المختلفة, ويكمن  
دوره الفعال في ارتباط عمله ارتباطا وثيقا البشر . والمهندس هو من يصمم وينشئ الملاذ الآمن لرجل  
عائد إلى بيته بعد يوم طويل مرهق ومتعب وهو ذاته من يجمع الناس تحت سقف واحد في حدث موسيقي هنا  
وأخر رياضي هناك , بكل اختصار المهندس هو من يظهر أو على الأقل من يحاول أن يظهر الجمال المدفون  
وجه الطبيعة.

هذا هو القيام التصميم مدينة الخليل.

## 2-1

مدينة الخليل، يتكون  
الكلية لجميع 11709 ,  
15 :-

- التسوية 1962
- 2187
- منها 2440
- منها 1821
- منها 1234

### 3-1 أسباب اختيار المشروع

تعود أهمية اختيار المشروع إلى عدة أمور من أهمها المهارة في التصميم للعناصر الإنشائية في منها مثل المشروع الذي نعرضه في هذا البحث بالإضافة إلى زيادة المعرفة للنظم الإنشائية المتبعة في بلادنا وكذلك اكتساب المعرفة العلمية والعملية المتبعة في تصميم وتنفيذ المشاريع الإنشائية والتي ستواجهنا بعد التخرج في سوق العمل إن شاء الله.

هناك عدة أسباب دفعت إلى اختيار هذا المشروع؛ منها أسباب تتعلق بطبيعة المشروع، وأخرى تعود إلى أسباب شخصية يمكن تلخيصها على النحو التالي:-

#### • الأسباب المتعلقة بطبيعة المشروع :-

- (1) حيوية المنطقة.
- (2) سهولة الوصول إلى الموقع.
- (3) الموقع بمميزات طبيعية تؤهله

#### • الأسباب الشخصية :-

- (1) رغبة فريق المشروع بأن يكون المشروع إنشائياً.
- (2) الرغبة في اكتساب مهارة التصميم الإنشائي من خلال الربط بين النواحي النظرية التي تم سابها وتطبيق ذلك فعلياً في هذا المشروع وما يحتويه من عناصر إنشائية مختلفة، وتصميم هذه العناصر بحيث تتناسب مع الأحمال الواقعة عليها، مع مراعاة توفير

### 4-1 أهداف

نأمل من هذا الـ الانتهاء منه رين على ما يلي :

- (1) اختيار النظام الإنشائي المناسب للمشاريع المختلفة وتوزيع عناصره الإنشائية على المخططات، بما يتناسب مع التخطيط المعماري له.
- (2) ومهارات جديدة يواجهها فريق ينطرق لها النظرية.
- (3) تصميم العناصر الإنشائية المختلفة.
- (4) تطبيق وربط المعلومات التي تم دراستها في المساقات المختلفة .

(5) إتقان استخدام برامج التصميم الإنشائي.

## 5-1

التحليل والتصميم . الانشائية . . وعليه  
سيتم تحليل هذه . . . . .  
عملية تحديد . . . منها . تحديد . والتسليح . يضمن .  
عملية إيجاد التنفيذية . تصميمها .  
الصحيحة . . اخراج هذا . . . . . حيز .  
حيز التطبيق.

## 6-1

يقتصر . لهذا . . الناحية الإنشائية . حيث . . . . . الفصل  
هذا

## 7-1

1. الأمريكي التصاميم الإنشائية (ACI-318-14) .
2. التحليل والتصميم ( Atir12, Safe, Etabs, Staad pro )
3. Microsoft office Word, Power Point, Excel, AutoCAD

## 8-1 محتويات

يحتوي المشروع على خمسة فصول وهي :-

- ◀ :
- ◀ :
- ◀ : يشمل الإنشائية .
- ◀ : التحليل والتصميم الإنشائية.

النتائج والتوصيات والمراجع.



## 9-1

يبين (1-1)

الصفحي والأول :-

الاسابيع	النشاط
23	اختيار المشروع
22	دراسة الموقع
21	جمع المعلومات
20	دراسة المعنى معاريا
19	دراسة المعنى إنشائيا
18	إعداد مقدمة المشروع
17	عرض مقدمة المشروع
16	التحليل الإنشائي
15	التصميم الإنشائي
14	إعداد مخططات المشروع
13	كتابة المشروع
12	عرض المشروع
11	
10	
9	
8	
7	
6	
5	
4	
3	
2	
1	

: (1-1)



- 1-2 .
- 2-2 .
- 3-2 .
- 4-2 .
- 5-2 الواجهات .
- 6-2 النواحي المعمارية .
- 7-2 .

## 1-2

تعتبر العمارة أم العلوم الهندسية، وهي ليست وليدة هذا العصر؛ بل هي منذ أن خلق الله تعالى الإنسان الذي أطلق العنان لمواهبه و خواتمه، فانتقل بهذه المواهب من حياة الكهوف إلى أفضل صورة من صور الرفاهية، مستغلاً ما وهبه الله من جمال لهذه الطبيعة الخلابة.

وبهذا أصبحت العمارة فن وموهبة وأفكار، تستمد وقودها مما وهبه الله للمعماري من مواهب الجمال. وإذا كان لكل فن أو علم ضوابط وحدود يقف عندها فإن العمارة لا تخضع لأي حد أو قيد، فهي تتأرجح ما بين الخيال والواقع؛ والنتيجة قد تكون أبنية متناهية البساطة والصرامة تثير فينا بعض الفضول رغم أنها قد تخبي لنا العديد من المفاجآت عندما ندخلها ونتفاعل مع تفاصيلها.

إن عملية التصميم لأي منشأ أو مبنى تتم عبر عدة مراحل حتى يتم إنجازه على أكمل وجه، تبدأ أولاً بمرحلة التصميم المعماري حيث يتم في هذه المرحلة تحديد شكل المنشأ ويؤخذ بعين الاعتبار تحقيق الوظائف والمتطلبات المختلفة التي من أجلها سيتم إنشاء هذا المبنى، حيث يجري توزيع أولي لمرافقه، بهدف تحقيق الفراغات والأبعاد المطلوبة وتحديد مواقع الأعمدة والمحاور، وتتم في هذه العملية أيضاً دراسة الإنارة والتهوية والحركة والتنقل وغيرها من المتطلبات الوظيفية.

وبعد الانتهاء من مرحلة التصميم المعماري وإخراجها بصورتها النهائية تبدأ عملية التصميم الإنشائي التي تهدف إلى تحديد أبعاد العناصر الإنشائية وخصائصها اعتماداً على الأحمال المختلفة الواقعة عليها والتي يتم نقلها عبر هذه العناصر إلى الأساسات ومن ثم إلى التربة.

كانت فكرة تصميم الم في مدينة الخليل، تكمن بحد ذاتها بـ المميز مدينة الخليل في جنوب الضفة الغربية، اذ يقع شمال محافظة الخليل وما تتمتع به هذه المنطقة من حركة حيوية ، ولذلك فأنها بحاجة بشكل طبيعي إلى مثل هذا المبنى لتوفير الاحتياجات للمواطنين وتسهيلها دون الحاجة إلى البحث في أكثر من مكان وذلك بتوفير كل ما يحتاجونه في مكان واحد.

## 2-2

تعاني فلسطين من عدة مشاكل في تصميم المستشفيات نتيجة لعدة أسباب منها : سيطرة الاحتلال الاسرائيلي على الموارد المتاحة وقتلتها في نفس الوقت، وغياب التخطيط الجيد في توزيع المستشفيات . لذلك أتت الحاجة لتصميم مستشفى يراعي احتياجات الشعب الفلسطيني النفسية والجسدية، ويساعد في إصلاح وتطوير القطاع الصحي الفلسطيني.

يتمتع بجميع المرافق والأقسام اللازمة لخدمة المواطنين كما أنه يجب أن يحافظ على أداء الوظيفة المرجوة منه بالموازاة مع كل ما يحويه من اللمسات المعمارية . يقوم بعمل على خدمة المستخدمين بشكل جيد.

وقد كانت هذه الأفكار تركز بشكل أساسي على المبنى وعلى العوامل المحلية التي تؤثر في التصميم مثل مدخل المبنى و أشعة الشمس واتجاه الرياح والمناخ و غيرها .

تم الحصول على المخططات المعمارية للمشروع من قبل دائرة الهندسة المدنية والمعمارية في جامعة بوليتكنك فلسطين ليتسنى عمل التصميم الإنشائي وإعداد المخططات التنفيذية لجميع العناصر الإنشائية التي يشملها تبلغ المساحة الإجمالية للمبنى حوالي 11709 -:

1. طابق التسوية بمساحة 1962

2. 2187

3. كل منها 2440

4. 1821

5. 1234

تتنوع فيها الخدمات الوظيفية بشكل مناسب مع الحاجة المبتغية من التصميم.

## 3-2

لتصميم أي مشروع فإنه ينبغي دراسة الموقع المراد إنشاء المبنى عليه بعناية، سواء تعلق ذلك بالموقع الجغرافي أم بتأثير القوى المناخية السائدة في المنطقة. بحيث تكون العناصر القائمة وعلاقتها بالتصميم المقترح لتحقيق التصميم الأمثل، فلذلك يجب إعطاء فكرة عامة عن عناصر الموقع، من توضيح لمقاسات الأرض المقترحة للبناء، علاقة الموقع بالشوارع والخدمات المحيطة، ارتفاع المباني المحيطة، واتجاه الرياح السائدة والضجيج ومسار الشمس.

هو قطعة أرض تبلغ مساحتها 15 قع في مدينة الخليل

الرامة على الشارع الرئيسي متوفرة بسهولة في هذه المنطقة.

مع الموقع الذي تم اختياره وكذلك تم مراعاة تحقيق الوظيفة للمبنى وت

الجمال، وتم مراعاة اختيار مكان مناسب من حيث التوجيه والتهوية.

## (1-2) يبين موقع المشروع



(1-2):

### 1-3-2 أهمية الموقع

#### ◀ الشروط العامة لاختيار الموقع :

إن عملية اختيار ارض لإقامة م لا تقيم بشكل أساسي لتوفر قطعه الأرض بل تقيم على أسس ومعايير تساعد في وضع قرار سليم يوجه المشروع إلى ذلك المسلك الذي يضيف على خدمات المشروع وأجزائه صيغه التكامل والتوافق مع النسيج الحضري العام . وفيما يلي عدة نقاط مهمة في عملية اختيار ارض الخليل:

1. **جغرافيه الموقع :** هو الجانب الذي يختص في دراسة موقع الأرض بالنسبة للنسيج العمراني بشكل

عام ، وتأثير الموقع على وظيفة المبنى ، ودراسة المناخ وطبوغرافية الأرض .

2. **شبكة المواصلات :** هو الجانب الذي يتم فيه دراسة الطرق الرئيسية والفرعية المؤدية للموقع.

3. : هو الجانب الذي يتحدث عن طبيعة الأرض من حيث احتوائها على الغطاء النباتي

4. **أنماط المباني المحيطة :** طبيعة المباني المحيطة بقطعة الأرض ونوعها ، تجاري ، صناعية ،

سكنية، أم خدماتية... الخ . وكيفيه تأثير هذه المباني على قطعه الأرض وتأثيرها على المبنى المراد

إنشاؤه ، ونوعية مواد البناء المستخدمة في المباني المحيطة وارتفاعاتها إن وجدت .

### 2-3-2 حركة الشمس والرياح

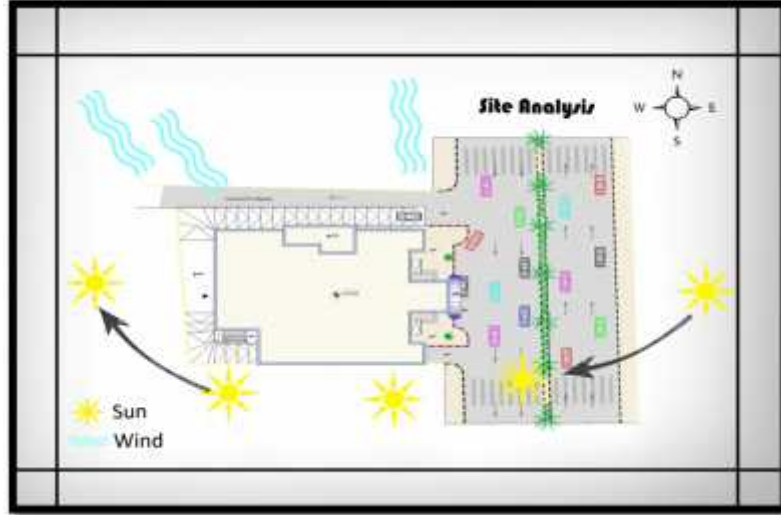
إن دراسة حركة الشمس والرياح من العوامل المهمة في تحليل المبنى، فالشمس طاقة مرغوب فيها، وتوجيه المبنى تجاه الشمس مع حمايته من السطوح الواقع عليه من المنطقة الغربية هي وسيلة ناجحة في الحصول على أكبر قدر ممكن من الطاقة الشمسية في أيام البرد، والتقليل من كمية الطاقة المستهلكة للتدفئة.

للرياح تأثير كبير على المباني، فهي تعد حمل أفقي يؤثر على جدران المبنى، وبالتالي تؤثر على الهيكل

الإنشائي له فيجب مراعاة تأثير الرياح والشمس على المبنى ليتم تصميمه بشكل يلبي شروط التصميم المتعلقة بالتهوية لطبيعية.

(2-2)، يوضح تأثير هذه العوامل، تبدو حركة الشمس ظاهرة حيث تغطي معظم أجزاء المبنى منذ شروقها

وحتى غروبها كما هو موضح بالرسومات التالية:



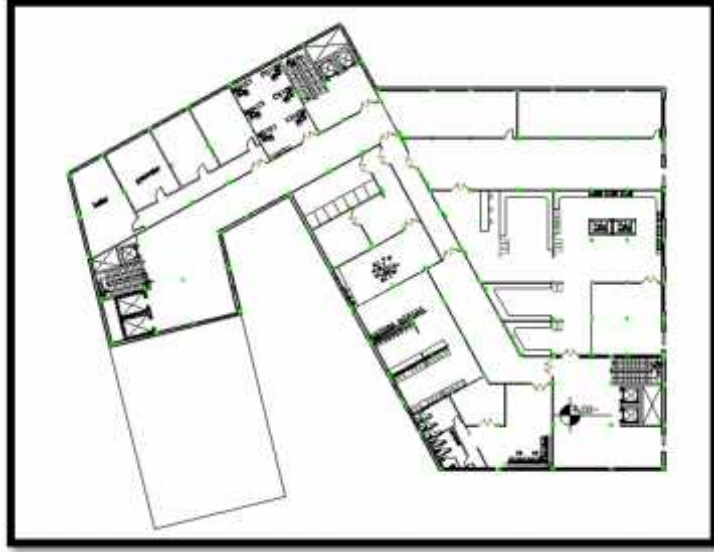
(2-2): حركة الشمس والرياح

## 4-2

### 1-4-2 التسوية:

مساحة هذا الطابق هي 1962 تقريبا وبارتفاع 4 , وينخفض منسوبه عن مستوى الشارع الرئيسي بمسافة (4-) ويتم الوصول إليه عن طريق درج من منسوب الأرض وكذلك عن طريق المصاعد الكهربائية .  
استخدامات هذا الطابق هي :-

- غرفة غسيل و كوي
- وغرفة صيانة وكهرباء
- 
- 
- بالإضافة إلى درج للوصول إلى المستوى التالي وهو مستمر حتى الطابق الأرضي .



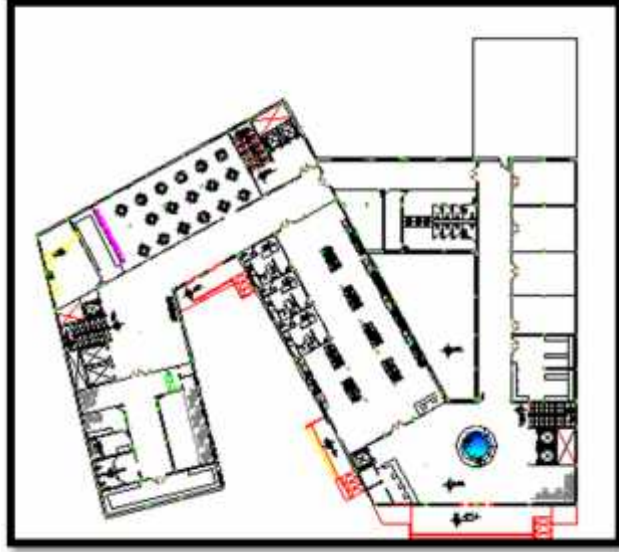
(2-3): طابق التسوية

#### 2-4-2 :

هذا الطابق 2187 . يتم الوصول إليه بطريقة مباشرة من 4.5 . يتم الوصول إليه بطريقة مباشرة من منسوب مستوى الأرض عبر ثلاث درجات ويحتوي هذا الطابق على مدخل رئيسي يظهر في الواجهة الامامية للمبنى , و مدخل جانبي يؤدي الى العيادات الخارجية , و مخرج يؤدي الى الحديقة . تم تقسيم الفعاليات المختلفة في هذا الطابق بشكل مناسب حيث انه يتكون من :-

- 
- 
- 
- (( يحتوي هذا القسم ايضا على بنك للدم )) .
- (( محل للهدايا وسوبر ماركت و محل لبيع الحلويات )) .
- عيادات خارجية يتم الوصول اليها من مدخل خاص لها او من المدخل الرئيسي .
- كافيتريا حيث تحتوي على
- لتحضير وجبات الطعام .
- مراحيض
- 

و يوجد في هذا الطابق مصاعد كهربائية و ادراج للانتقال الى الطابق الاول .



(2-4):

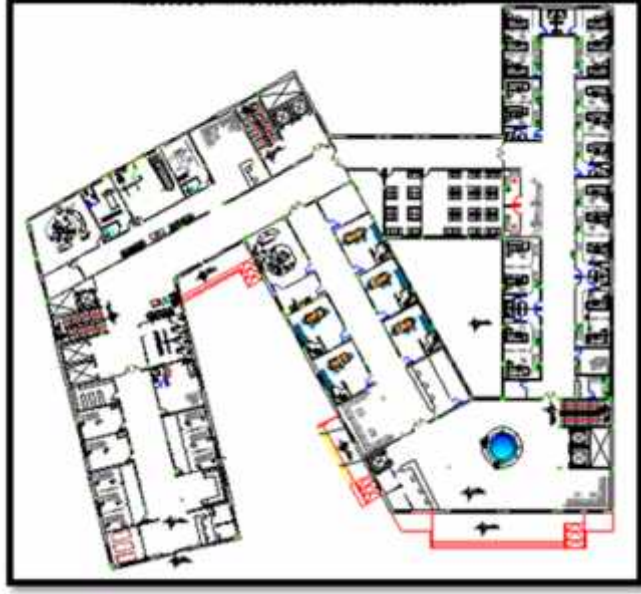
### 3-4-2 :

2440 4.5 متر , يقع على مستوى (4+)

, يتم الوصول اليه إما مباشرةً من الطابق الارضي عن طريق درج او مصعد كهربائي , او من

يتكون هذا الطابق من :-

- له مدخل خارجي , او يمكن الوصول اليه من الـ
- يحتوي على غرفة اشعة تلفزيونية وغرفة اشعة طبقية وغرفة اشعة رنين
- مغناطيسي .
- 
- وغرف للأطفال حديثي الولادة .
- 
- 
- 
- مراحيض عامة لاستخدام الرجال والنساء .



(2-5):

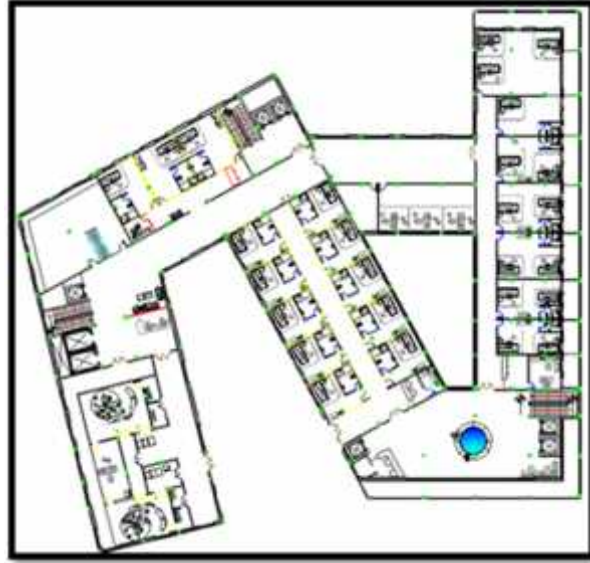
#### 4-4-2 :

يوجد في هذا الطابق تماثل في المسقط الأفقي للطابق الأول حيث تـ ته 2440 أيضاً ,

4.5 يتكون هذا الطابق من :-

- قسم العمليات .
- قسم غسيل الكلى .
- العناية المركزة .
- غرفة خاصة للتعقيم المركزي .
- .
- .
- مراحيض عامة لاستخدام الرجال و النساء.
- .

يتم الصعود إليه من الطابق الأول إما عن طريق الدرج الواصل بينهما الكهربائي .

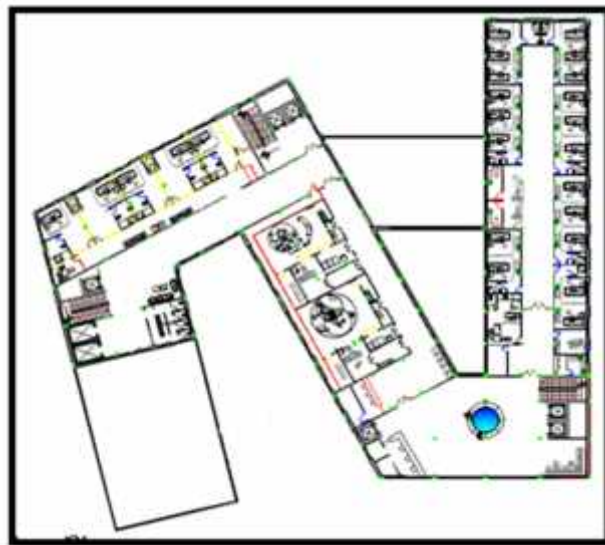


(2-6):

5-4-2 :

تبلغ مساحة هذا الطابق 1821 ، 4.5 متر أيضاً , يتم إليه طريق د الكهربائي . ويتكون هذا الطابق من :-

- 
- العناية المركزة القلبية .
- قسم الاطفال ويحتوي على غرف للاطفال المرضى و كذلك عيادة للاطفال .
- 
- 



(2-7):

## **6-4-2 -:**

بلغ مساحة هذا الطابق 1234 ، 4.5 .

ويتكون هذا الطابق :-

- يحتوي على المكاتب الادارية .
  - والمرضىين .
  - 
  - مراحيض خاصة بالموظفين والاطباء و المرضىين .
- ويتم الصعود إليه من الطابق الثالث إما عن طريق الدرج أو المصعد الكهربائي .



(8-2):

## **5-2 واجهات**

إن الواجهات الناتجة عن أي تصميم تعطي الانطباع الأول عن المبنى، حيث يظهر من خلال التصميم المعماري لواجهات هذا المشروع استخدام الطراز الحديث والتكنولوجيا الحديثة من خلال وجود تداخل في الكتل الرأسية والأفقية واستخدام الكتل الزجاجية الكبيرة المكونة من الألمنيوم والزجاج.

### **1-5-2 الواجهة الشمالية (الواجهة الرئيسية):**

هذه الواجهة هي الواجهة الرئيسية وفي هذه الواجهة المدخل الرئيسي للمبنى ، ها

الرئيسي،

والناظر الى هذه الواجهة يرى استخدام الطراز الحديث في المباني المتمثل في استخدام الكتل الزجاجية الكبيرة المكونة من الألمنيوم والزجاج وهذا يسهم بشكل كبير في توفير الإضاءة، ووجود التداخل في الكتل الأفقية والرأسية، كما يلاحظ استخدام أكثر من نوع من الحجر لتمييز موقع الفتحات من جهة وإعطاء منظر جمالي فريد من جهة أخرى حيث تميزت هذه الواجهة باستخدام الزجاج على طول الطوابق مما زاد الواجهة جمالا ملحوظاً،

ومنحها طابعاً مميزاً ولمسة معمارية رائعة وإعطائها نوعاً من الفخامة مما يعكس طبيعة المبنى يظهر في هذه الواجهة اختلاف المناسيب بين الطابقين الارضي والاول بشكل واضح .



(2-9): الواجهة الشمالية

### **2-5-2 الواجهة الجنوبية:**

تناظر هذه الواجهة ما اشرنا إليه في الواجهة الشمالية من تداخل الكتل الأفقية والرأسية، المناسب ، والذي يعطي المبنى المنظر الجمالي من نوع من الحجر لتميز موقع الفتحات من جهة وإعطاء منظر جمالي فريد من جهة أخرى حيث تميزت هذه الواجهة باستخدام الزجاج على طول الطوابق .



(2-10): الواجهة الجنوبية

### 3-5-2 الواجهة الشرقية :

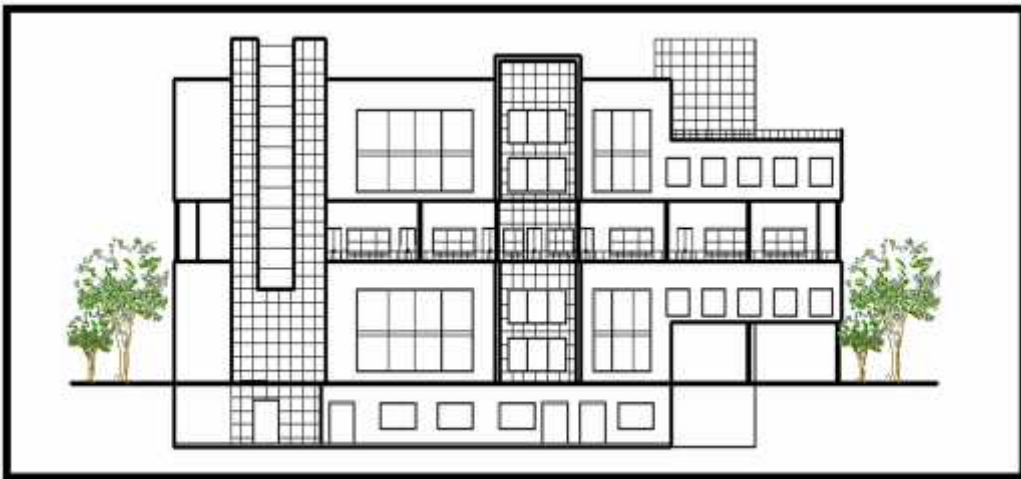
في هذه الواجهة يظهر بعض التداخلات في المبنى ، و تم التنويع هنا في  
نوع الفتحات والشبابيك و ظهور الشرفات , هذا كله  
الواجهة منسوب واحد للمبنى  
, و يظهر في هذه



(11-2): الواجهة الشرقية

### 4-5-2 الواجهة الغربية:

تتناظر هذه الواجهة الواجهة الشرقية فهي تشابهها في  
تنويع الفتحات والشبابيك وطهور ا أيضاً,  
عن الواجهة الشرقية في ظهور منسوبيين مختلفين فيها .  
و في تنويع الحجر



(12-2): الواجهة الغربية

## 2-6 النواحي المعمارية

يهدف التصميم المعماري بشكل عام إلى الوصول إلى الشكل المعماري المناسب لقطعة الأرض، والمنسجم مع المباني الموجودة حوله، بحيث يكون ملبياً للاحتياجات الصحية. على هذه العملية التصميمية وتداخلها، فلا بد من الوصول إلى الشكل المعماري المناسب الذي يؤدي إلى الغاية من إنشائه، وهذه الأمور نبرزها في هذا القسم كما هو معروض في الصفحات التالية:

### 2-6-1 العناصر المعمارية:

إن البناء المقترح لهذا المشروع هو عبارة عن بناية مكونة من حيث يحتوي هذا المبنى على اقسام صحية مكاتب، أدراج، ممرات، والكثير من العناصر المعمارية التي سيتم تفصيلها في ما يلي:-

#### 1. الاقسام الطبية :-

في هذا المستشفى تنوعت الاقسام الطبية التخصصية وموقعه، ومن الأمور المهمة التي يجب ذكرها، إن هذه الاقسام حددت من البداية ماهيتها واستخدامها لان كل قسم مقيد بشروط و معايير معينة كونه مرتبط ارتباط كامل بصحة الانسان.

2. \_\_\_\_\_ :

يوجد في هذا الـ شؤون الإدارية له .

3. \_\_\_\_\_ :

بدرج مزود بمصعد كهربائي يقع في اطراف المبنى و ليس بالمنتصف , وهو في ويستمر من طابق التسوية للطابق الرابع . كما ويوجد درج خارجي ينقل من مستوى الارض الى المستوى التالي وهو (+4) .

4. \_\_\_\_\_ :

يتوفر في هذا المبنى الكثير من الممرات المتشابهة في الشكل وطريقة التوزيع، ويميز هذه الممرات سهولة الوصول إليها بالإضافة إلى وسعها.

## 2-7

يمكن الدخول و الخروج للمبنى من وهذا بدوره يتيح حرية الدخول والخروج من والى المبنى ، حيث تنقسم الحركة :-

\_\_\_\_\_ ✓ :-

هي حركة سيارات وسيارات الأطباء و الموظفين ، وهذه الحركة صممت على أساس تجنب أي تقاطع قد يحدث بين السيارات وذلك بالاعتماد على تصميم طريق باتجاه واحد حيث لا تضطر أي سيارة تدخل الموقع إلى الرجوع من نفس الطريق .

✓ \_\_\_\_\_ :-

نقسم الحركة داخل المبنى إلى نوعين هما:

• الحركة أفقية:

تتم من خلال ساحة كبيرة إلى الأقسام المختلفة داخل الطابق الواحد، ومن الملاحظ أن الحركة الأفقية تتم في جميع الطوابق بشكل خطي من خلال ممر بين الفراغات مع وضوح الحركة وسهولتها.

• الحركة الرأسية (العمودية):

والتي تتم من خلال الأدراج والمصاعد الكهربائية حيث أنها تقع

, وهذا بدوره يسهل الحركة الأفقية داخل الطوابق والحركة الرأسية (عمودية) بين طابق

الحركة الرأسية ه حركة الموظفين والإداريين وعمال النظافة وعناصر الأمن بمصاعد وأدراج خاصة يمنع الزوار من استخدامها.

---

.	1-3
الهدف من التصميم الإنشائي.	2-3
التصميم الإنشائي.	3-3
.	4-3
العملية.	5-3
الإنشائية المكونة	6-3
.	7-3
.	8-3

### 1-3

بعد دراسة المشروع من الناحية المعمارية لابد من الانتقال للجانب الإنشائي لدراسة العناصر الإنشائية ووصفها وصفاً دقيقاً حيث يتم دراسة طبيعة الأحمال المسلطة على المبنى وكيفية التعامل معها للخروج بتصميم إنشائي يلبي جميع متطلبات الأمان وپراعي الجانب

كما يتطلب التصميم الإنشائي اختيار العناصر الإنشائية المناسبة قابلية تنفيذها على أرض الواقع بحيث يكون المبنى آمناً , ونحافظ على التصاميم المعمارية.

### 2-3 الهدف من التصميم الإنشائي

- يهدف التصميم الإنشائي بشكل أساسي الى إنتاج منشأ متقن ومتزن من جميع النواحي الهندسية والإنشائية ومقاوم لجميع المؤثرات الخارجية من أحمال مبنية وحية وأيضاً أحمال بيئية من تأثير الياح . وبالتالي يتم تحديد العناصر الإنشائية بناء على:
- ( Safety ) : يتم تحقيقه عبر اختيار مقاطع للعناصر الإنشائية قادرة على تحمل القوى و الإجهادات الناتجة عنها.
  - (Cost) : يتم تحقيقها عن طريق مواد البناء ومقاطع مناسبة التكلفة و كافية للغرض الذي ستستخدم من أجله.
  - حدود صلاحية المبنى للتشغيل (Serviceability) : من حيث تجنب أي هبوط زائد (Deflection) (Cracks)
  - الشكل و النواحي الجمالية للمنشأ .

### 3-3 التصميم الإنشائي

يمكن تقسيم مراحل التصميم الإنشائي إلى مرحلتين رئيسيتين:-

#### (1) \_\_\_\_\_ :-

وهي الدراسة الأولية للمشروع من حيث طبيعة المشروع وحجمه , بالإضافة لفهم المشروع من جميع جوانبه المختلفة وتحديد مواد البناء التي سوف يتم اعتمادها للمشروع, ثم عمل التحاليل الإنشائية الأساسية لهذا , والأبعاد الأولية المتوقعة منه.

#### (2) المرحلة الثانية:-

تتمثل في التصميم الإنشائي لكل جزء من أجزاء المنشأ , بشكل مفصل ودقيق وفقاً للنظام الإنشائي الذي تم اختياره وعمل التفاصيل الإنشائية اللازمة له من حيث رسم المساقط الأفقية والقطاعات الرأسية وتفصيل تفريد حديد التسليح.

### 4-3

يتعرض المبنى لأحمال مختلفة يتم تحديدها عليه بشكل دقيق باستخدام الكودات المختلفة، وهذا يتطلب من المهندس تصميم المقاطع بشكل يقاوم هذه القوى والاجهادات المتولدة فيها. ومن هذه الأحمال: الأحمال الميتة، الأحمال الحية، والأحمال البيئية.

#### 1-4-3 لأحمال الميتة

وهي الأحمال التي تكون ثابتة من حيث المقدار والموقع ولا تتغير خلال عمر المبنى، وهذه الأحمال تتمثل بـ وزن العناصر الإنشائية وعناصر التشطيب، وعملية تحديد هذه الأحمال تتم من خلال افتراض العناصر الإنشائية، ومن خلال الكثافات النوعية المحددة لمواد البناء المختلفة وفق الكود الأردني.

النوعية (KN/m <sup>3</sup> ) S. Weight	(Material)	
24	(Tile)	1
22	المونة الإسمنتية (Mortar)	2
17	(Sand)	3
25	( Reinforced Concrete)	4
22	( Plaster)	5
20	(Backfill) ( )	6
78.5	الحديد المصنوع (الهيكلية) (Mild Steel)	7
0.10 KN/m <sup>2</sup>	(Ceiling)	8
0.20 KN/m <sup>2</sup>	( Installation ) التمديدات	9

(1-3) : الكثافات النوعية للمواد المستخدمة

#### 2-4-3 الأحمال الحية

وهي الأحمال التي تتغير من حيث المقدار والموقع خلال عمر المبنى والتي تعتمد على نوع المبنى الوظيفي. وهذه الأحمال تشمل:

- 
- الأحمال الديناميكية، كالأجهزة التي ينشأ عنها اهتزازات تؤثر على المنشأة .
- والتي يمكن تغيير أماكنها من وقت لآخر مثل الاثاث، الأجهزة، الآلات الاستاتيكية غير المثبتة، والمواد المخزنة.

Live Loads (KN/m <sup>2</sup> )	(Type of Area)	
5.00	مواقف السيارات	1
5.00	المستشفيات	2
5.00		3
2.50		4
5.00		5
5.00		6
5.00	مراكز الرياضة	7

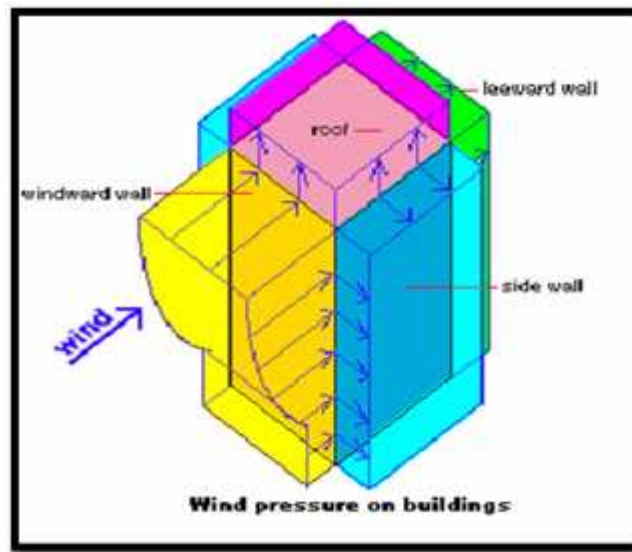
(2-3) : الأحمال الحية لعناصر المبنى

### 3-4-3 الأحمال البيئية

وتشمل أحمال الثلوج والرياح وأحمال الهزات الأرضية وأحمال التربة، وهذه الأحمال تعتبر من الأحمال المتغيرة بالمقدار والموقع وتشبه بشكل كبير الأحمال الحية والتي يكون مقدارها متغير، أما أحمال الرياح فتكون متغيرة في وتتعتمد على وحدة المساحة التي تواجهها، بحيث تقوم دوائر الأرصد الجوية بتحديد سرعة الرياح المعتمدة في التصميم ومنها يتم تحديد الضغط الناتج عنها على المباني، باعتماد عدة عوامل منها السرعة، وارتفاع المبنى، وموقع المبنى وغيرها.

#### 1-3-4-3 أحمال الرياح

أحمال الرياح تؤثر بقوى أفقية على المبنى، وعملية تحديد أحمال الرياح تتم اعتمادا على سرعة الرياح القصوى، وتتغير بتغير ارتفاع المبنى عن سطح الأرض وموقعه من حيث إحاطته بمباني مرتفعة أو وجود المنشأ نفسه في موقع مرتفع أو منخفض والعديد من المتغيرات الأخرى.



(1-3): أحمال الرياح على المبنى

(DIN 1055-5) للحصول على قيم قوى الرياح الأفقية، وهذا يظهر جليا في (3-3) الموضح فيما يلي:-

وسيتم  
المعادلة التالية

Height Above the surface(m)	0 to 8	>8 to 20	>20 to 100	>100
Wind Speed (m/sec)	28.3	35.8	42	45.6
Wind velocity Pressure(KN/m <sup>2</sup> )	0.50	0.80	1.1	1.30

DIN 1055-5

(3-3): سرعة وضغط الرياح

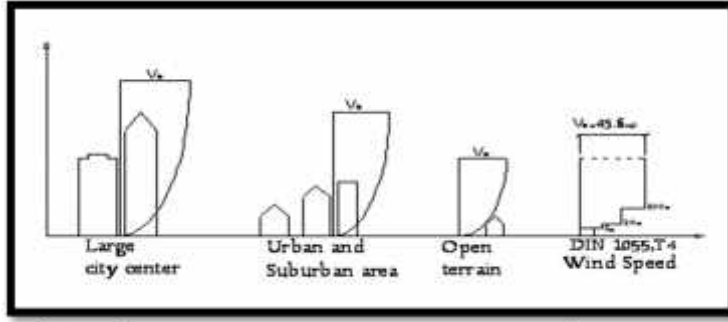
$$q = v^2 / 1600$$

حيث أن :

**q** :- (wind velocity pressure) الضغط الديناميكي للرياح على المحيطة (KN/ m<sup>2</sup>).

**V** :- السرعة التصميمية للرياح (m/sec) .

ويبين الشكل (1-3) تأثير الرياح على المباني من حيث المبنى والبيئة المحيطة به.



(2-3) : تأثير الرياح على المباني من حيث المبنى والبيئة المحيطة به

### 2-3-4-3

هي الأحمال التي يمكن أن يتعرض لها المنشأ بفعل تراكم الثلوج، ويمكن تقييم أحمال الثلوج اعتماداً على الأسس التالية:

\* ميلان السطح المعرض لتساقط الثلوج.  
\*

	(Snow Loads) (KN /m <sup>2</sup> )	(h) (m)
1	0	250 > h
2	(h-250) / 1000	500 > h > 250
3	(h-400) / 320	1500 > h > 500
4	(h - 812.5) / 250	2500 > h > 1500

(4.3): قيمة أحمال الثلوج حسب الارتفاع عن سطح البحر

( وبعد تحديد ارتفاع المبنى عن 30

: سطح البحر و الذي يساوي ( 1038 )

$$\text{Snow Load} = (h - 400) / 320$$

$$\text{Snow Load} = (1038 - 400) / 320 = 2 \text{ KN /m}$$

### 3-3-4-3

تنتج الزلازل عن اهتزازات أفقية ورأسية بسبب الحركة النسبية لطبقات الأرض الصخرية، تنتج عنها قوى ، ويجب أن تؤخذ هذه الأحمال بعين الاعتبار عند التصميم وذلك لضمان مقاومة المبنى للزلازل، وسيتم مقاومتها في هذا المشروع عن طريق جدران القص الموزعة في المبنى بناءً على الحسابات الإنشائية لها.

وسيتّم مقاومتها في هذا المشروع عن طريق جدران القص الموزعة في المبنى بناءً على الحسابات الإنشائية لها, ستستخدم من أجله :-

- (1) د صلاحية المبنى للتشغيل (Serviceability) من حيث تجنب أي هبوط زائد (Deflection) (Cracks)
- (2) الشكل والنواحي الجمالية للمنشأ.

### 5-3 الاختبارات العملية

من أهم الاختبارات العملية اللازمة قبل القيام بتصميم أي مشروع إنشائي هو إجراء فحوصات للتربة لمعرفة قوة تحملها ومواصفاتها, ومعرفة منسوب المياه الجوفية وعمق الطبقة التأسيسية المناسبة لوضع , تحليل المعلومات التي تم جمعها من خلال هذه الفحوصات وترجمتها للتنبؤ بطريقة تصرف التربة عليها , ويتم ذلك بعمل ثقب استكشاف في التربة بأعداد وأعماق مدروسة, وأخذ العينات المستخرجة من أرض الموقع لعمل فحوصات التربة اللازمة عليها.

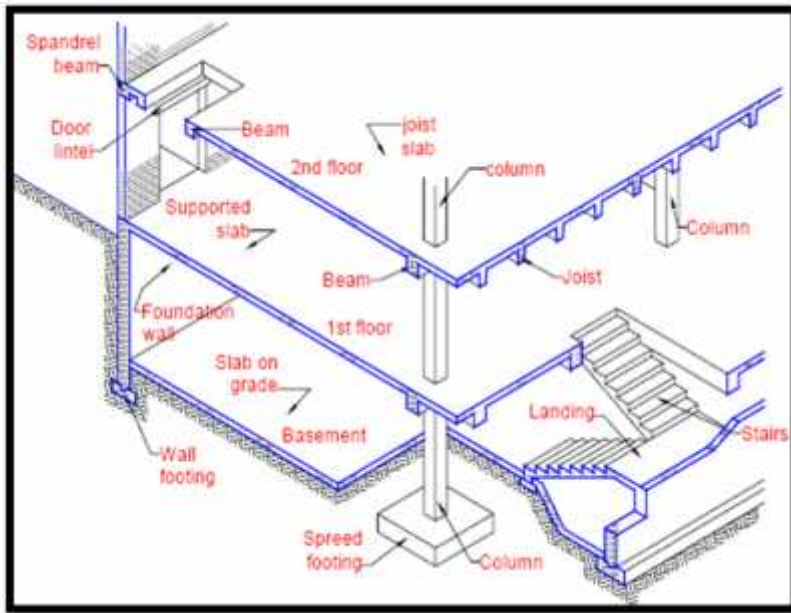
\* ومن أهم النتائج التي نحتاجها من هذه الاختبارات:-

• (Bearing Capacity) عليها من المبنى و الذي

يعتمد على نوع التربة.

### 6-3 العناصر الإنشائية المكونة للمبنى

يتكون كل مبنى انشائي من عناصر إنشائية مختلفة تساعد على استمرار صلاحية استخدامه، وهذه



نشائية : (3-3)

### 1-6-3 :

هي عبارة عن العناصر الإنشائية القادرة على نقل القوى الرأسية بسبب الأحمال المؤثرة عليها إلى العناصر الإنشائية الحاملة في المبنى مثل الجسور و الأعمدة و الجدران و الدراج و الأساسات دون تعرضها إلى تشوهات.

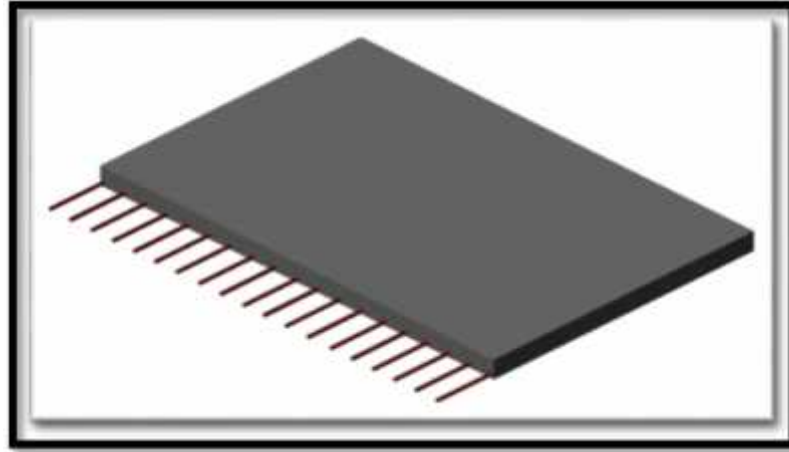
نظراً لوجود العديد من الفعاليات المختلفة في المبنى ومراعاة للمتطلبات المعمارية فإنه العقدات التالية في المشروع:-

#### **(Solid Slab)**

و قد تم استخدام نوع واحد منها وهو :-

#### **(One way solid slab)**

التي تتعرض كثيراً للأحمال الحية، وذلك تجنباً لحدوث هتزاز نظراً في عقدات بيت الدرج ، كما في الشكل (4-3) .



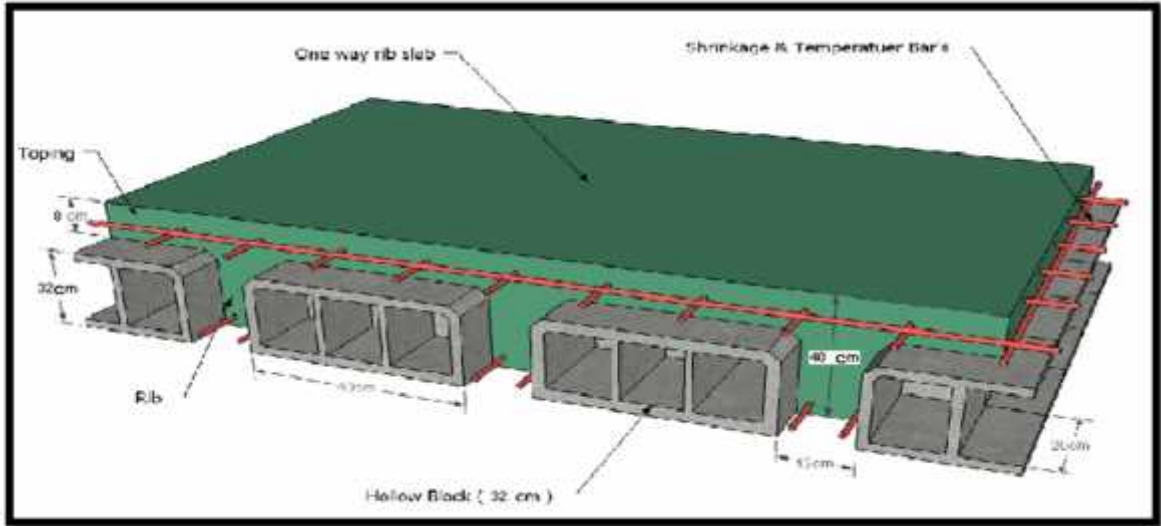
(4-3) :

#### **( Ribbed slab)**

هذا وتستخدم عقدات الأعصاب ذات الإتجاه الواحد في تغطية المساحات التي تتراوح فيها الأبعاد بين 5 7.5 أما عقدات العصب ذات الإتجاهين فتستخدم في حالة المساحات الكبيرة نسبياً التصميم الإنشائي لهذا المشروع تم استخدام كلا النوعين.

#### **( One way ribbed slabs)**

إحدى أشهر الطرق المستخدمة في تصميم العقدات في هذه البلاد وتتكون من صف من الطوب يليها ويكون التسليح باتجاه واحد كما هو مبين في الشكل (5-3).

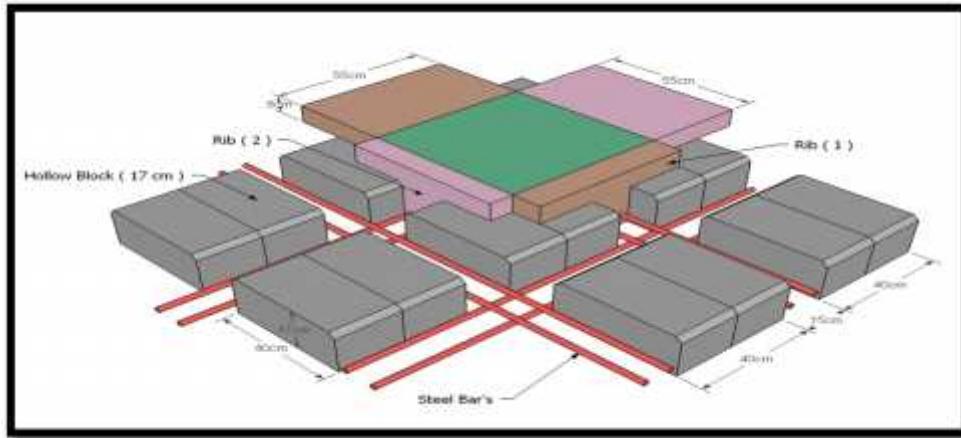


: (5-3)

تجاهين (Two way ribbed slabs) :



تشبه السابقة من حيث المكونات تختلف من حيث كون التسليح بتجاهين، ويتم توزيع الحمل في جميع الإتجاهات يراعى عند حساب وزنها طوبتين و عصب في الإتجاهين، كما يظهر في الشكل (6-3).



تجاهين.

: (6-3)

2-6-3 :

وهي عناصر إنشائية أساسية في المبنى تقوم بنقل الأحمال الواقعة على الأعصاب إلى الأعمدة، حيث تقسم :-

1- ( Hidden Beam )

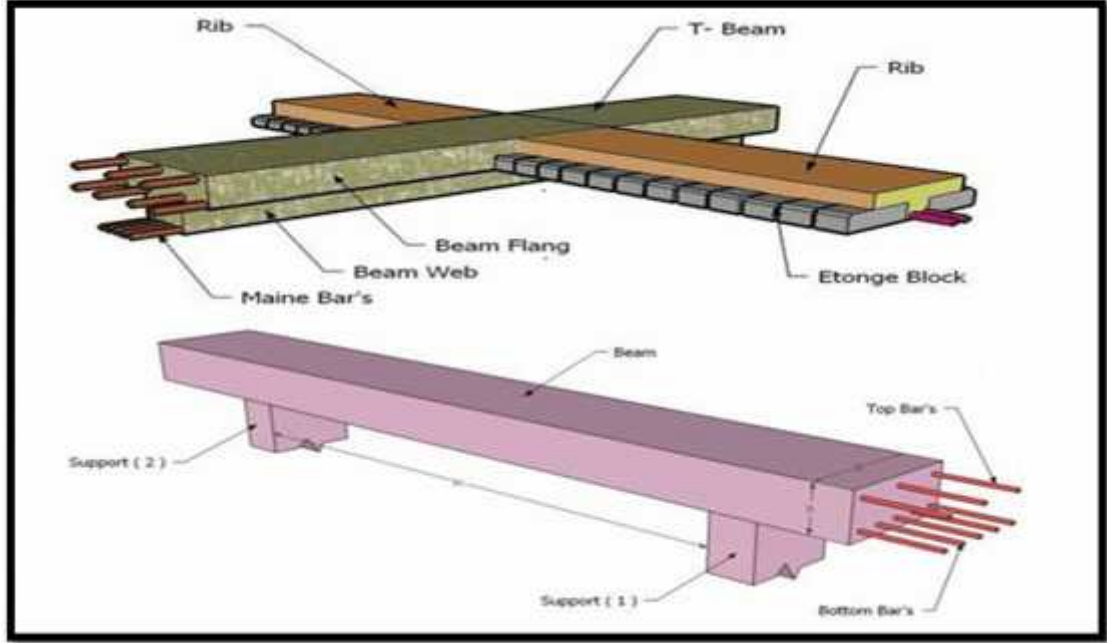
وهي التي يكون ارتفاعها مساوي لارتفاع العقدة.

## -2 (Dropped Beam)

وهي التي يكون ارتفاعها اكبر من ارتفاع العقدة, ويتم إبراز الجزء الزائد من الجسر في أحد الاتجاهين

.T-section L-section

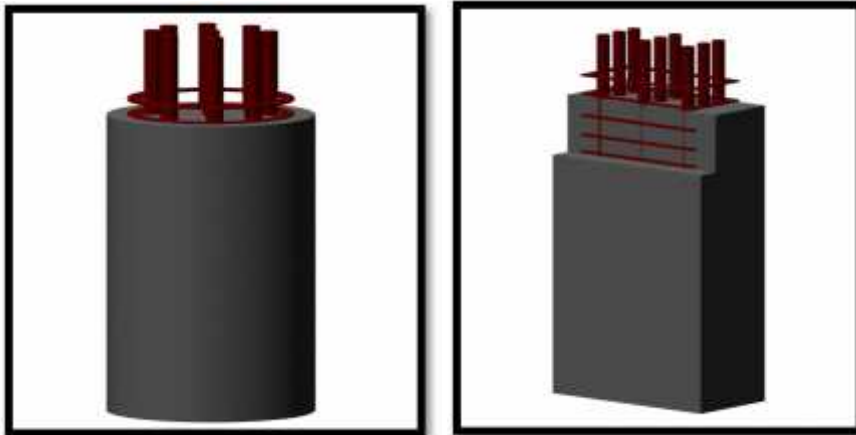
ويكون التسليح بقضبان الحديد الأفقية لمقاومة العزم الواقع على الجسر, وبالكانات (7-3) يبين أنواع الجسور التي استخدمت في المشروع.



(7-3):

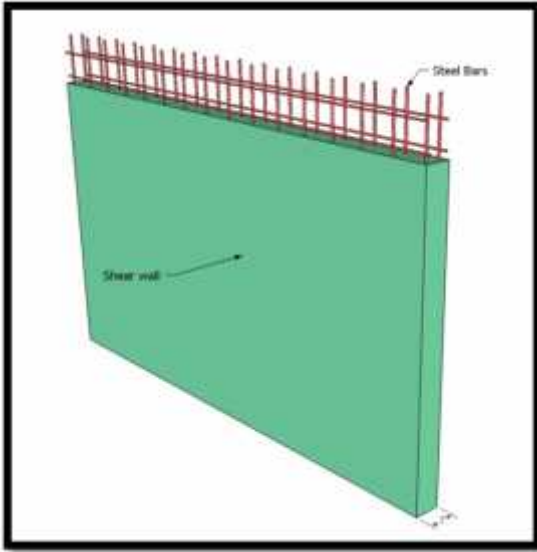
### 3-6-3 :

تعتبر الأعمدة العضو الرئيس في نقل الأحمال من العقدات ونقلها إلى الأساسات، وبذلك فهي عنصر إنشائي ضروري لنقل الأحمال وثبات المبنى. لذلك يجب تصميمها بحيث تكون قادرة على حمل وتوزيع الأحمال الواقعة عليها وأما بالنسبة إلى الأعمدة المستخدمة في هذا المنشأ فهي مستطيلة ومربعة ودائرية الشكل



(8-3):

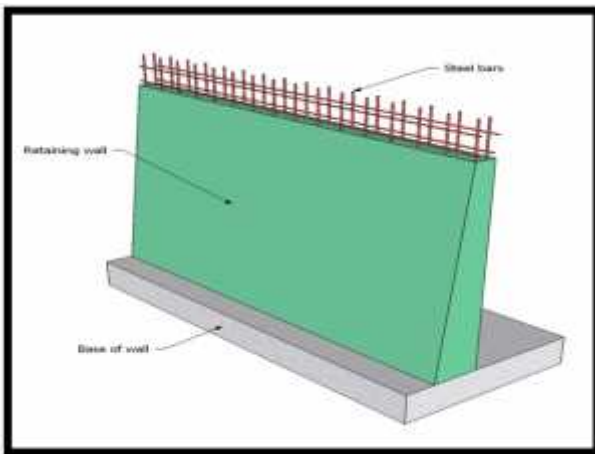
وهي عناصر إنشائية حاملة تقاوم القوى العمودية والأفقية الواقعة عليها وتستخدم بشكل أساسي لمقاومة الأحمال الأفقية مثل قوى الرياح والزلازل وتسمى جدران القص (shear wall) وهذه الجدران تسليح بطبقتين من الحديد حتى تزيد من كفاءتها على مقاومة القوى الأفقية. وقد تم تحديد الجدران الحاملة في المبنى وتوزيعها بشكل مدروس في كامل المبنى، وتتمثل الجدران الحاملة بجدران بيت الدرج، وجدران المصاعد، وجدران موزعة داخل المبنى، وتعمل على تحمل الأوزان الرأسية المنقولة إليها كما . معظمها كجدران قص تقاوم القوى الأفقية التي يتعرض لها المنشأ، ويجب توفرها في الاتجاهين مع مراعاة أن تكون المسافة بين مركز المقاومة الذي تشكله جدران القص في كل اتجاه ومركز الثقل للمبنى أقل ما يمكن، بالإضافة إلى أن تكون الصلابة للجدران الحاملة تساوي اثنتا عشرة ضعفا من صلابة الأعمدة في وأن تكون هذه الجدران كافية لمنع أو تقليل تولد عزوم اللي وأثاره على جدران المبنى المقاومة للقوى الأفقية.



(9-3):

### 5-6-3 الجدران الاستنادية:

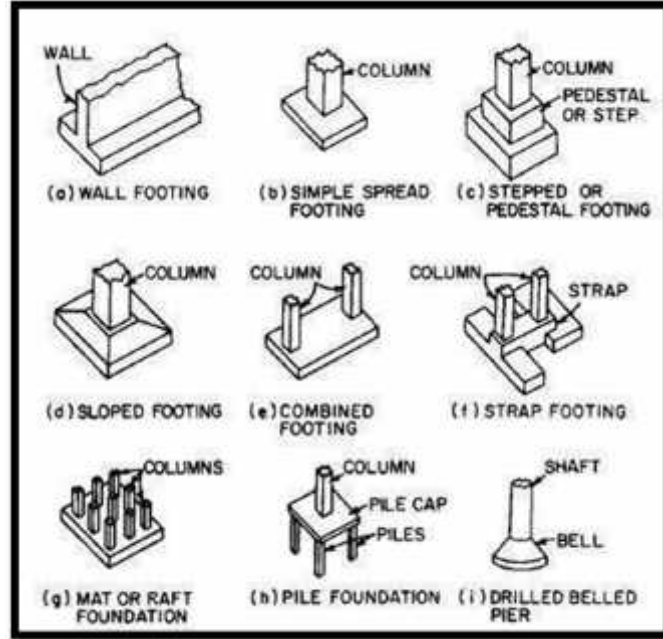
- بسبب وجود طبقتين تحت مستوى سطح الأرض، كان لا بد من استخدام جدران استنادية الانهيار أو الانزلاق. وهناك أشكال متعددة للجدران الاستنادية تبعاً لطبيعة الموقع، وطبيعة المواد انشائها.



(10-3):

### 6-6-3 :

بالرغم من أن الأساسات هي أول ما يبدأ بتنفيذها عند بناء المنشأ، إلا أن تصميمها يتم بعد الانتهاء من تصميم كافة العناصر الإنشائية في المبنى، ولمعرفة الأوزان والأحمال الواقعة عليها، فإن الأحمال الواقعة على الأساسات، وتكون هذه الأحمال هي الأحمال التصميمية لها . .  
الأحمال الواقعة عليها وطبيعة الموقع يتم تحديد نوع الأساسات المستخدمة.



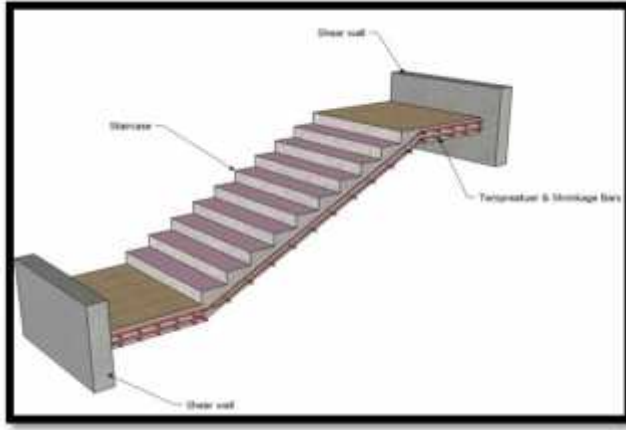
:(11-3)

من الأساسات التي تم استخدامها بالمشروع :-

- 1- (Isolated Foundation)
- 2- (Combined Foundation)
- 3- أساسات شريطية (Strip Foundation)
- 4- (Mat Foundation)

### 7-6-3 :

عبارة عن عناصر معمارية تستخدم للانتقال الرأسي بين المستويات المختلفة المناسب. وتم استخدام أدراج خرسانية موزعة في أرجاء المشروع بالإضافة إلى درج كهربائي ودرج معدني، (12-3) يبين تسليح الأدراج.



: (12-3)

### 7-3 :

الأفقية الكبيرة أو ذات الأشكال والأوضاع الخاصة فواصل تمدد حراري أو فواصل هبوط، وقد تكون الفواصل للغرضين معاً، وعند تحليل المنشآت لدراستها كمقاوم لأفعال الزلازل تدعى هذه الفواصل بالفواصل الزلزالية، ولهذه الفواصل بعض التوصيات الخاصة بها، ينبغي فواصل تمدد حراري في كتلة المنشأ حسب الكود المعتمد، على أن تصل هذه الفواصل إلى وجه الأساسات العلوي دون اختراقها، وتعتبر المسافات العظمى لأبعاد كتلة المبنى كما يلي:-

- (1) (40m) في المناطق ذات الرطوبة العالية.
  - (2) (36m) في المناطق ذات الرطوبة العادية.
  - (3) (32m) .
  - (4) (28m) .
- ✓ يجب أن لا يقل عرض الفاصل عن ( 3 )



:(12-3)

### 8-3 برامج الحاسوب التي تم استخدامها :-

- 1) AutoCAD (2014) for Drawings Structural and Architectural.
- 2) For Text Edition) Microsoft Office (2010.
- 3) Microsoft Excel XP.
- 4) Atir 12.

# **CHAPTER FOUR**

## **Structural Analysis and Design**

---

**4-1 Introduction.**

**4-2 Design Method and Requirements.**

**4-3 Determination of Thickness.**

**4-4 Design of Topping.**

**4-5 Design of One Way Rib Slab.**

**4-6 Design of One Way solid Slab**

**4-7 Design of Beam.**

**4-8 Design of Stair.**

**4-9 Design of Column.**

**4-10 Design of Shear Wall.**

**4-11 Design of Basement Wall**

**4-12 Design of Footing.**

## 4-1 Introduction:

This chapter contains the structural analysis and design of some elements of Hebron Hospital.

The structural design of the project is the most important thing to be done, through design we determine the amount of reinforcement in each part of the project to be realized all the conditions of construction and safety.

As we mentioned before, ACI 318m-14, and some engineering program were used in the design of the structures like: Atir, Safe, and Etabs to find the internal forces, deflection and moments, and then hand calculation were done to find the required reinforcement for the structures.

## 4-2 Design Method and Requirements:

The design strength provided by a member is calculated in accordance with the requirements and assumptions of **ACI\_code (318\_08)**.

### ✓ **Strength design method:-**

In ultimate strength design method, the service loads are increased by factors to obtain the load at which failure is considered to be occurring.

This load called factored load or factored service load. The structure or structural element is then proportioned such that the strength is reached when factored load is acting. The computation of this strength takes into account the nonlinear stress-strain behavior of concrete.

The strength design method is expressed by the following,  
Strength provided    strength required to carry factored loads.

### ❖ **NOTE:-**

The statically calculation and the key plans dependent on the architectural plans.

### ✓ **Factored Loads:**

The factored loads on which the structural analysis and design is based for our project members, is determined as follows:

$$q_u = 1.2DL + 1.6L \quad \text{ACI 318M-14}$$

### 4-3 Determination of Thickness:

#### 4.3.1 Determination of Thickness for One Way Rib Slab:

The structure may be exposed to different loads such as dead and live loads. The value of the load depends on the structure type and the intended use.

The overall depth must satisfy ACI 318M-14:

Table 4-1 :- Minimum Thickness of Nonprestressed Beam or One-Way Slabs Unless Deflections are Calculated. (ACI 318M-14).

Member	Simply supported	One end continuous	Both end continuous	Cantilever
solid one way slabs	L/20	L/24	L/28	L/10
Beams or ribbed one way slabs	L/16	L/18.5	L/21	L/8

Table (4-1) : Minimum Thickness of Structural Member

The maximum span for one - end continuous is L= 5.5m

$$\frac{L}{18.5} = \frac{5.5}{18.5} = 0.30m \quad ACI-318-11$$

The maximum span for two - end continuous is L= 5.9 m

$$\frac{L}{21} = \frac{5.9}{21} = 0.28m$$

Deflection is ok because one –end continuous span gives deflection value less than L/240. So Selected h = 32 cm

Select 24 cm block + 8 cm topping = 32 cm

## 4-4 Design of Topping:

⇒ Material:-

❖ Concrete:-B350

$f_c' = 35 \text{ N/mm}^2 \text{ (MPa)}$  For circular section

but for rectangular section ( $f_c' = 35 * 0.8 = 28 \text{ MPa}$ ).

❖ Reinforcement steel:-

The specified yield strength of the reinforcement  $\{f_y = 420 \text{ N/mm}^2 \text{ (MPa)}\}$ .

No.	Parts	Density	Calculation
1	Tiles	23	$23 \times 0.03 = 0.69 \text{ KN/m}$
2	Mortar	22	$22 \times 0.03 = 0.66 \text{ KN/m}$
3	Coarse Sand	17	$17 \times 0.07 = 1.19 \text{ KN/m}$
4	Topping	25	$25 \times 0.08 = 2 \text{ KN/m}$
5	Partition		$1.5 \times 1 = 1.5 \text{ KN/m}$
			<b>6.04 KN/m</b>

Table (4-2) : Calculation of the total dead load for topping

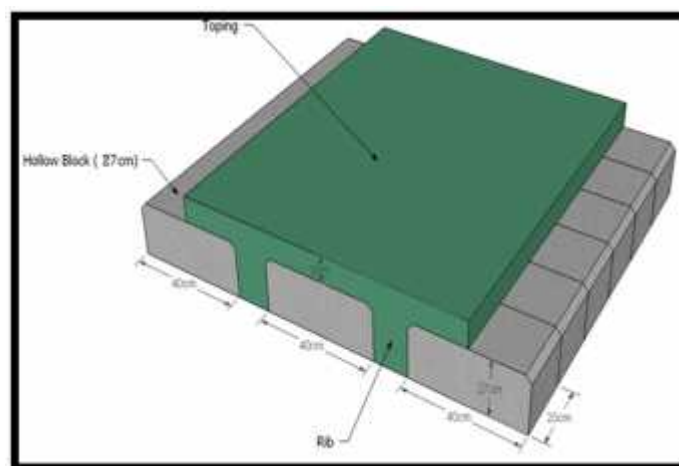


Figure (4-1): Topping of slab

⇒ **Design of Topping for Ribbed Slab as a Plain Concrete Section :-**

$$q_u = (1.2 * 6.04) + (1.6 * 5 * 1) = 15.248 \text{ KN/m}$$

→ For a one meter strip  $q_u = 15.248 \text{ KN/m}$

Assume slab fixed at supported points (ribs):

$$M_u = \frac{q_u \cdot l^2}{12} = \frac{15248 \cdot 0.4^2}{12} = 0.2 \text{ kN.m /m of strip width}$$

$$V_u = \frac{q_u \cdot l}{2} = \frac{15.248 \times 0.4}{2} = 3.05 \text{ kN}$$

⇒ **Design of shear:**

Used  $f_y = 420 \text{ MPa}$  &  $f_c' = 24 \text{ MPa}$

$$w V_c = 0.75 \times \sqrt{24} \times \frac{1}{6} \times 1000 \times 80 = 49 \text{ kN} \gg 3.05 \text{ kN}$$

No shear reinforcement is required.

⇒ **Design of Moment:**

$$M_n = 0.42 \times \sqrt{24} \times \frac{1000 \cdot 80^2}{6} \times 10^{-6} = 2.19 \text{ kN.m}$$

$$w \times M_n = 0.55 \times 2.19 = 1.207 \text{ kN.m.}$$

$$w \times M_n = 1.207 \text{ kN.m} > M_u = 0.16 \text{ kN.m.}$$

No structural reinforcement is required.

The strength of plain concrete section > loaded section.

The plain concrete section is safe; however, minimum reinforcement for shrinkage and temperature to control the cracks should be used.

$$\rho = 0.0018 \quad , \text{ ACI-318-11}$$

$$A_s = \rho \cdot b \cdot h = 0.0018 \cdot 1000 \cdot 80 = 144 \text{ mm}^2/\text{m}$$

⇒ Use  $\emptyset 8 @ 15 \text{ cm}$

$$A_s = 3351 \text{ mm}^2/\text{m} > A_s = 144 \text{ mm}^2/\text{m} \quad \text{OK} \checkmark$$

## 4-5 Design of One Way Rib Slab:

⇒ Material:-

❖ Concrete:-B350

$f_c' = 35 \text{ N/mm}^2 (\text{MPa})$  For circular section

but for rectangular section ( $f_c' = 35 * 0.8 = 28 \text{ MPa}$ ).

❖ Reinforcement steel:-

The specified yield strength of the reinforcement  $\{f_y = 420 \text{ N/mm}^2 (\text{MPa})\}$ .

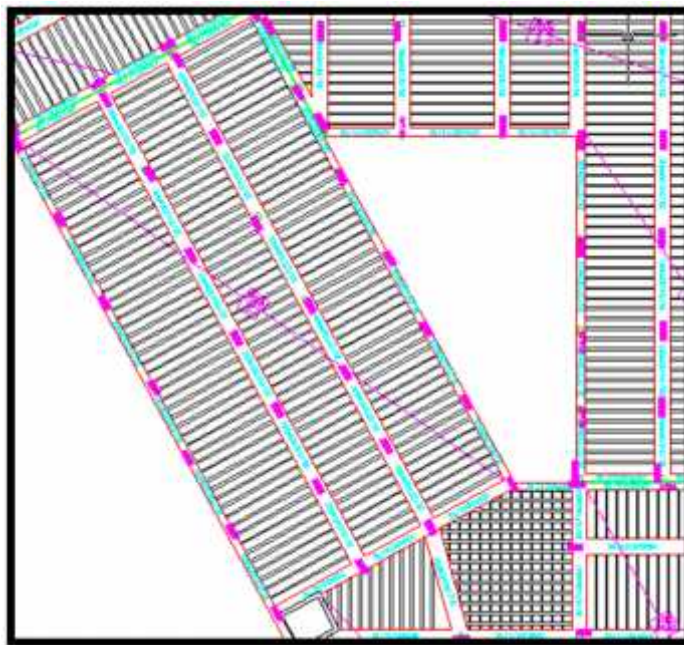


Figure (4-2) : Rib R-5 Location

For the one-way ribbed slabs, the total dead load to be used in the analysis and design is calculated as follows:

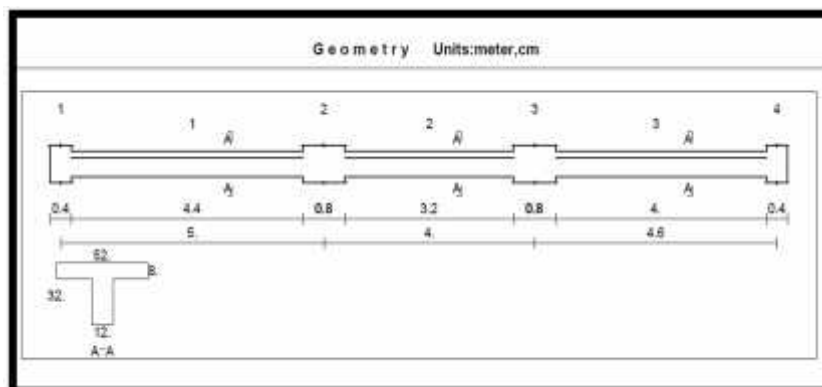


Figure (4-3) : Geometry of rib R-5

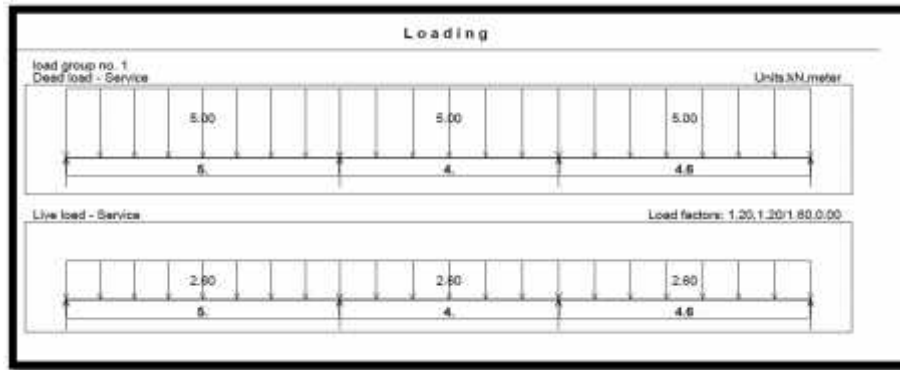


Figure (4-4) : Loading of rib R-5(KN/m)

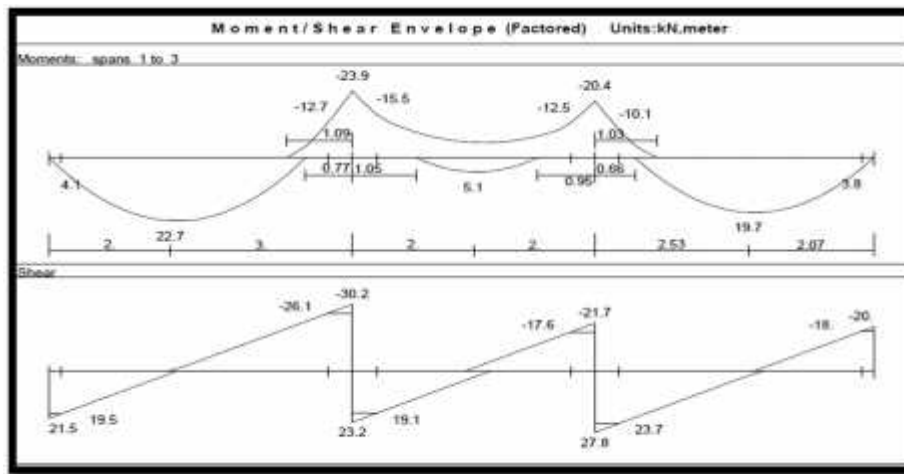


Figure (4-5) : Moment and Shear Envelop for rib R-5

Table (4-3) shows the Calculation of the total dead load for one way rib slab is:-

No.	Parts of Rib	Density	Calculation
1	Tiles	23	$0.03 \times 23 \times 0.52 = 0.359 \text{ KN/m}$
2	Mortar	22	$0.03 \times 22 \times 0.52 = 0.343 \text{ KN/m}$
3	Sand	17	$0.07 \times 17 \times 0.52 = 0.619 \text{ KN/m}$
4	Topping	25	$0.08 \times 25 \times 0.25 = 1.04 \text{ KN/m}$
5	Rib	25	$0.20 \times 25 \times 0.12 = 0.6 \text{ KN/m}$
6	Block	10	$0.2 \times 10 \times 0.4 = 0.8 \text{ KN/m}$
7	Plaster	22	$0.03 \times 22 \times 0.52 = 0.343 \text{ KN/m}$
8	partition		$1.5 \times 0.52 = 0.78 \text{ KN/m}$
			<b>4.884 KN/m</b>

Table (4-3) : Calculation of the total dead load for one way rib slab.

Nominal Total Dead Load:

$$D.L._{\text{total}} = 0.359 + 0.343 + 0.619 + 1.04 + 0.6 + 0.8 + 0.343 + 0.78 = 4.884 \text{ KN/m of rib}$$

And we take DL=5KN/m of rib

$$L.L._{total} = 5 * 0.52 = 2.6 \text{KN/m of rib}$$

⇒ **Design of shear for rib R-5:**

Categories for shear design:

$$\Rightarrow V_u = 26.9 \text{KN}$$

Use Ø8 with two legs

$$d = 320 - 40 - 8 - 4 = 268$$

Region III

$$\begin{aligned} 1.1W V_c &= 1.1W \frac{\sqrt{f_c'}}{6} \times b_w \times d \\ &= 1.1 \times 0.75 \times \frac{\sqrt{24}}{6} \times 120 \times 268 = 21.663 \text{KI} \end{aligned}$$

$$V_{s, \min} = \frac{1}{16} \times \sqrt{24} \times 120 \times 268 = 9.85 \text{KN}$$

$$V_{s, \min} = \frac{1}{3} \times 120 \times 288 = 11.5 \text{KN} \quad \text{OK } \checkmark$$

$$V_c = 31.03$$

$$\Phi V_c < V_u \leq \Phi(V_c + V_{s, \min})$$

$$23.2 < 26.1 < 31.8$$

Minimum shear reinforcement is provided with

$$S_{\max} = d/2 \quad \text{or} \quad S_{\max} = 600 \text{mm}$$

$$S_{\max} = 150 \text{mm}$$

⇒ **Design of Max Negative Moment for (Rib) :**

- **Mu = - 15.5 kN.m**

The section will be designed as a rectangular section with  $b_w = 120 \text{ mm}$

Assume bar diameter Ø12 for main negative reinforcement.

$$d = 320 - 40 - 10 - 6 = 264 \text{mm}$$

$$A_s \text{ min} = \frac{\sqrt{f_c'}}{4(f_y)}(bw)(d) \quad A_s \text{ min} = \frac{1.4}{(f_y)}(bw)(d) \quad \text{ACI-318-05}$$

$$A_s \text{ min} = \frac{\sqrt{24}}{4(420)}(120)(264) = 99.3 \text{ mm}^2$$

$$A_s \text{ min} = \frac{1.4}{420}(120)(264) = 113.6 \text{ mm}^2 \quad \underline{\text{control}}$$

$$m = \frac{f_y}{0.85f_c'} = \frac{420}{0.85(24)} = 20.6$$

$$R_n = \frac{M_u}{\Phi b d^2} = \frac{15.5 * 10^6}{(0.9)(120)(264)^2} = 1.77 \text{ Mpa}$$

$$\rho = \frac{1}{m} \left( 1 - \sqrt{1 - \frac{2 * m * k_n}{f_y}} \right) = \frac{1}{20.6} \left( 1 - \sqrt{1 - \frac{2 * 20.6 * 1.77}{420}} \right) = 0.0044$$

$$A_s = 0.0044(120)(384) = 150 \text{ mm}^2$$

$$A_s \text{ min} = 150 \text{ mm}^2 \quad \text{control}$$

$$\# \text{ of bars} = A_s / A_{s \text{ bar}} = 150 / 78.5 = 1.9 \quad * \text{ Note } A_{\emptyset 10} = 78.5 \text{ mm}^2$$

➤ **Select bottom bars 2 Ø10**

$$\text{Total } A_s \text{ (provide)} = 157 \text{ mm}^2 > 150 \text{ mm}^2$$

**\* Check Strain for the magnitude of under strength factor  $\emptyset$ :**

Tension = Compression

$$157 \times 420 = 0.85 \times 24 \times 120 \times a$$

$$a = 269 \text{ mm}$$

$$x = \frac{a}{0.85} = \frac{269}{0.85} = 316 \text{ mm}$$

$$v_s = \frac{284 - 31.6}{31.6} \times 0.003 = 0.023$$

$$v_s = 0.023 > 0.005 \text{ Ok}$$

\* **Usually , no reinforcement less than 2Φ10 can be used .So ,for all spans with negative moments equal or less than Mu=15.5 KN.m , use 2Φ10 for each rib support.**

⇒ **Design of Positive Moment for (Rib):**

Effective Flange width (  $b_E$  ) , *ACI-318-14*

$b_E$  For T- section is the smallest of the following:

$$b_E = (3200) / 4 = 800 \text{ mm}$$

$$b_E = 120 + 16 (80) = 1400 \text{ mm}$$

$$b_E = 520 \text{ mm} \dots \dots \dots \text{ control}$$

- **Use  $M_u$  max positive for span 1 = 22.7 KN.m**

Determine whether the rib will act as rectangular or T – section:

For  $h_f = 0.08 \text{ m}$

Assume bar diameter main positive reinforcement.

$$d = 320 - 20 - 10 - 6 = 284 \text{ mm}$$

$$\phi * M_n = 0.9 * 0.85 * f_c * b * h_f * (d - h_f/2)$$

$$= 0.9 * 0.85 * 24 * 0.52 * 0.08 * (0.284 - 0.08/2) = 186.3 \text{ KN.m}$$

$$\phi * M_n = 186.3 \text{ KN.m} \gg M_u = 22.7 \text{ KN.m}$$

The section will be designed as a rectangular section with  $b_E = 520 \text{ mm}$

$$A_s, \min = \frac{\sqrt{f_c'}}{4(f_y)}(bw)(d) \geq A_s, \min = \frac{1.4}{(f_y)}(bw)(d) \quad \text{ACI-318-05}$$

$$A_s, \min = \frac{\sqrt{24}}{4(420)}(120)(284) = 99.3 \text{ mm}^2$$

$$A_s, \min = \frac{1.4}{420}(120)(284) = 113.6 \text{ mm}^2 \quad \text{control}$$

$$m = \frac{f_y}{0.85f_c'} = \frac{420}{0.85(24)} = 20.6$$

$$R_n = \frac{M_u}{\Phi b d^2} = \frac{22.7 * 10^6}{(0.9)(520)(284)^2} = 0.6 \text{ Mpa}$$

$$\rho = \frac{1}{m} \left( 1 - \sqrt{1 - \frac{2 * m * R_n}{f_y}} \right) = \frac{1}{20.6} \left( 1 - \sqrt{1 - \frac{2 * 20.6 * 0.6}{420}} \right) = 0.001$$

$$A_s = 0.001(520)(284) = 150 \text{ mm}^2$$

$$A_s, \min = 150 \text{ mm}^2 \quad \text{control}$$

$$\# \text{ of bars} = A_s / A_{s, \text{bar}} = 150 / 78.5 = 1.9 \quad * \text{ Note } A_{10} = 78.5 \text{ mm}^2$$

➤ **Select bottom bars 2 Ø10 Total  $A_s$  (provide) = 157 mm<sup>2</sup> > 150 mm<sup>2</sup>**

**\* Check Strain for the magnitude of under strength factor  $\phi$ :**

Tension = Compression

$$A_s \times f_y = 0.85 \times f_c' \times b \times a$$

$$157 \times 420 = 0.85 \times 24 \times 520 \times a$$

$$a = 6.2 \text{ mm}$$

$$x = \frac{a}{0.85} = \frac{6.2}{0.85} = 7.3 \text{ mm}$$

$$V_s = \frac{284 - 7.3}{7.3} \times 0.003 = 0.126$$

$$V_s = 0.113 > 0.005 \quad \text{Ok}$$

**\*Usually , no reinforcement less than 2Φ10 can be used .So ,for all spans with positive moments equal or less than Mu=22.7 KN.m , use2Φ10 for each rib span.**

#### **4-6 Design of One Way solid Slab**

⇒ Material:-

❖ Concrete:-B350

$f_c' = 35 \text{ N/mm}^2 \text{ (MPa)}$  For circular section

but for rectangular section ( $f_c' = 35 * 0.8 = 28 \text{ MPa}$ ).

❖ Reinforcement steel:-

The specified yield strength of the reinforcement {fy = 420 N/mm<sup>2</sup>(MPa)}.

#### **- Slab Thickness Calculation:-**

The overall depth must satisfy ACI Table (9.5.a):

Min h ( deflection requirement ) :-

-For One end continuous:-

$$\frac{L}{24} = \frac{4.40}{24} = 0.18$$

For One way solid slab,will use thickness of slab 20 cm.

- **Load Calculation:-**

No.	Parts of Landing	Calculation
1	R.C	$25*0.20*1= 5 \text{ Kn/m}$
2	Plaster	$22*0.02*1= 0.44\text{Kn/m}$
Sum		5.44Kn/m

Table ( 4-4 ): Dead Load Calculation of one way Solid slab.

Live load = 5 KN/m

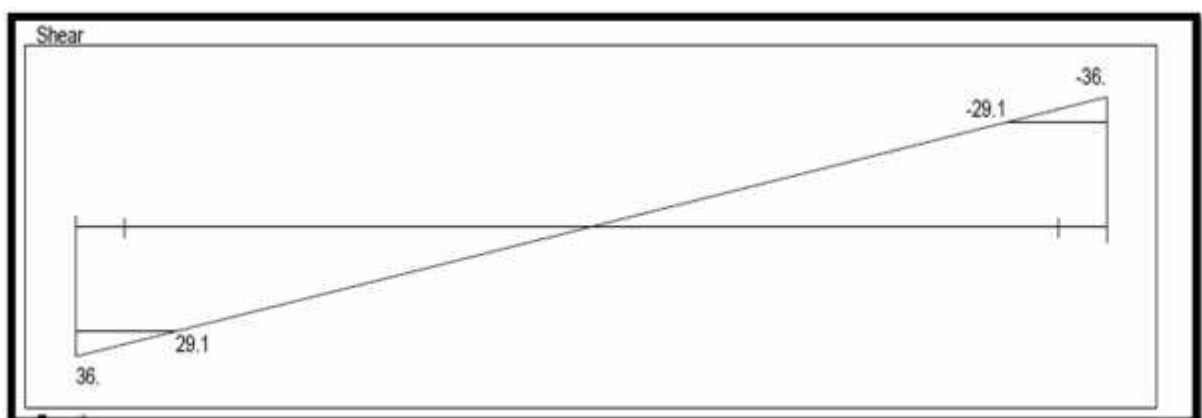
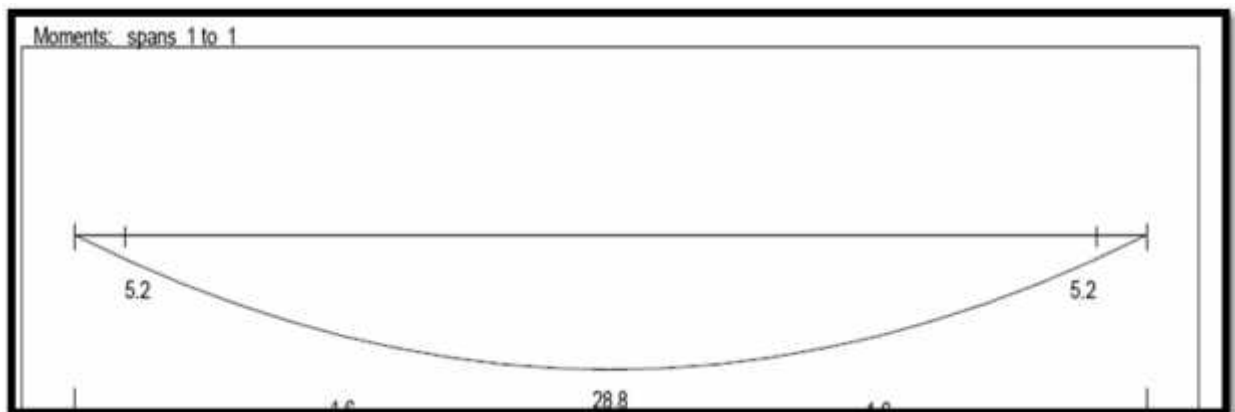


Figure (4-6) : Shear and Moment Envelope Diagram of the solid slab

⇒ **Design of Shear:**

- **V<sub>u</sub>=29.1Kn**

Assume bar diameter  $\phi$  10 for main reinforcement

$$d = h - \text{cover} - \frac{d_b}{2} = 200 - 20 - \frac{10}{2} = 175 \text{ mm}$$

$$V_c = \frac{1}{6} \sqrt{f_c'} b_w d = \frac{1}{6} \sqrt{24} * 1000 * 175 = 142.9 \text{ Kn}$$

$$* V_c = 0.75 * 142.9 = 107.175 \text{Kn} > V_u = 29.1 \text{Kn}$$

**No shear reinforcement are required**

⇒ **Design of Bending Moment :**

- **(M<sub>u</sub>=28.8Kn.m)**

Assume bar diameter  $\phi$  12 for main reinforcement

$$d = h - \text{cover} - \frac{d_b}{2} = 200 - 20 - \frac{12}{2} = 174 \text{ mm}$$

$$R_n = \frac{M_u}{\phi b d^2} = \frac{28.8 \times 10^6}{0.9 \times 1000 \times 175^2} = 1.045 \text{ Mpa}$$

$$m = \frac{f_y}{0.85 f_c'} = \frac{420}{0.85 \times 24} = 20.6$$

$$= \frac{1}{m} \left[ 1 - \sqrt{1 - \frac{2 m R_n}{420}} \right] = \frac{1}{20.6} \left[ 1 - \sqrt{1 - \frac{2 \times 20.6 \times 1.045}{420}} \right] = 0.00255$$

$$A_{s, \text{req}} = \rho \cdot b \cdot d = 0.00255 \times 1000 \times 174 = 444.6 \text{ mm}^2$$

$$A_{s, \text{min}} = 0.0018 * 1000 * 200 = 360 \text{mm}^2$$

$$A_{s, \text{req}} = 444.6 \text{mm}^2 > A_{s, \text{min}} 360 \text{mm}^2$$

$$A_{s, \text{req}} = 444.6 \text{mm}^2 \dots \dots \dots \text{is control}$$

**\*Check for Spacing :-**

$$S = 3h = 3 * 300 = 900 \text{ mm}$$

$$S = 380 * \left( \frac{280}{\frac{2}{3} * 420} \right) - 2.5 * 20 = 330$$

$$S = 450 \text{ mm}$$

$$S = 330 \text{ mm} \dots\dots\dots \text{is control}$$

$$\text{➤ Use } \phi 12 @ 20 \text{ mm}, A_{s,\text{provided}} = 565 \text{ mm}^2 > A_{s,\text{required}} = 444.6 \text{ mm}^2$$

**\*Check for strain:-**

$$a = \frac{A_s f_y}{0.85 b f'_c} = \frac{565 \times 420}{0.85 \times 1000 \times 24} = 11.63 \text{ mm}$$

$$c = \frac{a}{\beta_1} = \frac{11.63}{0.85} = 13.68 \text{ mm}$$

$$\epsilon_s = 0.003 \frac{d-c}{c} = 0.003 \frac{174-13.68}{13.68} = 0.035 > 0.005 \quad \text{OK } \checkmark$$

**- lateral or Secondary Reinforcement of Solid slab :-**

$$A_{s,\text{req}} = A_{s,\text{min}} = 0.0018 \times 1000 \times 200 = 360 \text{ mm}^2$$

$$\text{➤ Use } \phi 10 @ 200 \text{ mm}, A_{s,\text{provided}} = 395 \text{ mm}^2 > A_{s,\text{required}} = 360 \text{ mm}^2$$

## 4-7 Design of Beam

⇒ Material:-

❖ Concrete:-B350

$f'_c = 35 \text{ N/mm}^2 \text{ (MPa)}$  For circular section

but for rectangular section ( $f'_c = 35 \times 0.8 = 28 \text{ MPa}$ ).

❖ Reinforcement steel:-

The specified yield strength of the reinforcement  $\{f_y = 420 \text{ N/mm}^2 \text{ (MPa)}\}$ .

The distributed Dead and Live loads acting upon the Beam B-20 can be defined from the support reactions of the rib R-2.

By using ATIR program we get the envelope moment and shear diagram as the follows:-

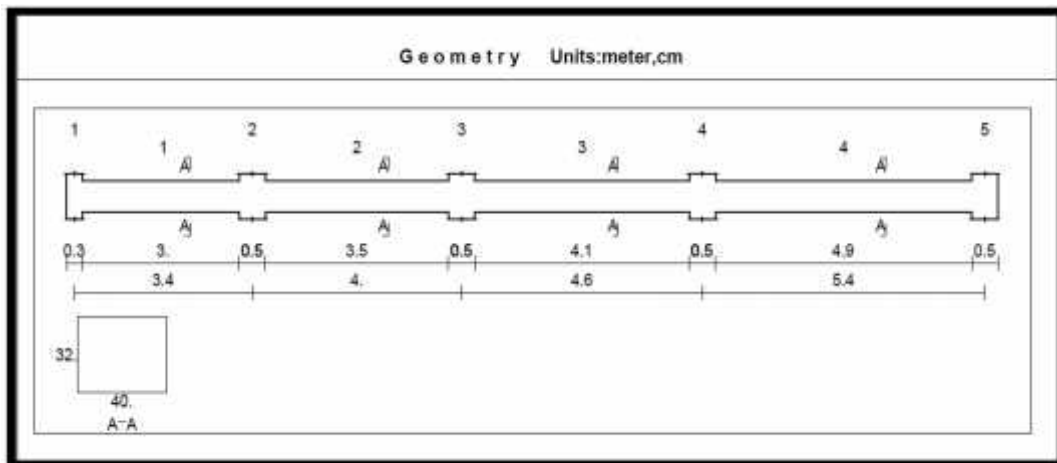


Figure (4-7) : Geometry of Beam B-37

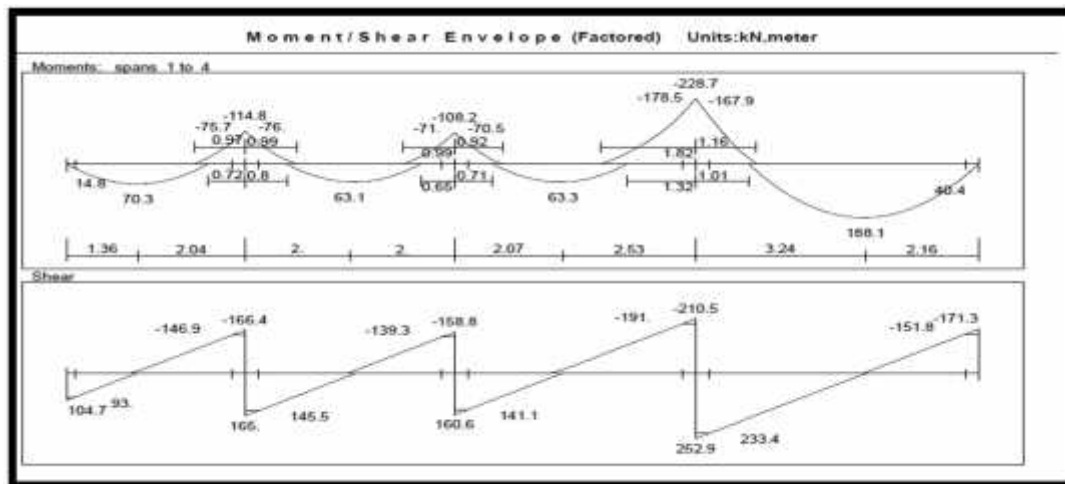


Figure (4-8) : Moment and Shear envelop for Beam B-37

Assume bar diameter  $\varnothing 18$  for main reinforcement.

Selected dropped beam

$$b_w = 40\text{cm}, h = 32\text{cm}$$

$$d = 320 - 40 - 8 - \frac{20}{2} = 262\text{mm}$$

⇒ **Design of shear for Beam:**

ACI – 318 – Categories for shear design:

$V_u$  critical = 233.4 KN

$$V_c = \frac{1}{6} \sqrt{f_c'} b_w d$$

$$V_c = \frac{1}{6} \sqrt{24} * 400 * 262$$

$$V_c = 85.5 \text{ KN.}$$

$$\phi * V_c = 0.75 * 85.5 = 64.125 \text{ KN}$$

$$v_{s,\min} = \frac{1}{16} \sqrt{f_c'} b_w d$$

$$v_{s,\min} = \frac{1}{16} \sqrt{24} * 400 * 262$$

$$v_{s,\min} = 32.088 \text{ KN}$$

$$v_{s,\min} = \frac{1}{3} b_w d$$

$$v_{s,\min} = \frac{1}{3} * 400 * 262 = 34.93 \text{ KN ... control..}$$

$$\phi(v_c + v_s) < v_u \leq \phi(v_c + v_s \text{ max})$$

$$0.75(85.5 + 192.47) < 233.4 < 0.75(85.5 + 342.27)$$

$$208.7 < 233.4 < 320.82$$

**shear reinforcement are required.**

Use 2 leg  $\phi 10$

$$A_v = 157.1 \text{ mm}^2.$$

$$V_s = V_n - V_c = \frac{233.4}{0.75} - 85.5 = 225.7 \text{ KN}$$

$$S = \frac{A_v f_{yt} d}{v_s} = \frac{157.1 * 420 * 262}{225.7 * 1000} = 76.59 \text{ mm}$$

$$s_{\max} \leq \frac{d}{4} \text{ or } s_{\max} \leq 300 \text{ mm}$$

$$S_{\max} = \frac{d}{4} = \frac{262}{4} = 65.5 \text{ mm}$$

S max 300 mm ...control

➤ **Select Ø10 @ 4 cm (2 Legs) or Ø10 @ 16 cm (4 Legs).**

Let  $S_2=2S_1=160\text{mm} < S_{\text{max}}=222\text{mm}$

$$V_s = \frac{A_v f_{yt} d}{s} = \frac{157 * 420 * 262}{160} = 107.97 \text{ KN}$$

$$V_n = V_s + V_c$$

$$= 107.97 + 85.5 = 193.4 \text{ KN}$$

$$V_u = \phi V_n = 0.75(193.4) = 145.05 \text{ KN} < V_{\text{critical}} = 233.4$$

⇒ **Design of Beam of negative moment :**

• **Mu = -76.m at support (2).**

$$M_n = M_u / 0.9$$

$$= 76 / 0.9 = 84.44 \text{ KN.m}$$

$$m = \frac{f_y}{0.85 * f_c'} = \frac{420}{0.85 * 24} = 20.6$$

$$R_n = \frac{M_n}{b d^2} = \frac{84.44 * 10^6}{(400)(262)^2} = 3.07 \text{ Mpa}$$

$$A_s, \text{min} = \frac{\sqrt{24}}{4(420)} (400)(262) = 305.60 \text{ mm}^2$$

$$A_s, \text{min} = \frac{1.4}{420} (400)(262) = 349.33 \text{ mm}^2 \sim \text{control}$$

$$\dots = \frac{1}{m} \left( 1 - \sqrt{1 - \frac{2 m k n}{f_y}} \right) = \frac{1}{20.6} \left( 1 - \sqrt{1 - \frac{2 * 3.07 * 20.6}{420}} \right) = 0.0078$$

$$A_s = 0.0078 (400) (262) = 817.44 \text{ mm}^2 > A_s, \text{min} = 349.33 \text{ mm}^2$$

$$\# \text{ of bars} = A_s / A_{s \text{ bar}} = 817.44 / 254.5 = 3.6 \quad * \text{ Note } A_{\phi 18} = 254.5 \text{ mm}^2$$

➤ **Select bar 4 Ø 18 Total  $A_s$  (provide) = 1017.9 mm<sup>2</sup> > 817.44 mm<sup>2</sup>**

**\* Check strain for the magnitude of under strength factor Ø:**

Tension = Compression

$$1017.9 \times 420 = 0.85 \times 24 \times 400 \times a$$

$$a = 52.39 \text{ mm}$$

$$X = \frac{a}{0.85} = \frac{52.39}{0.85} = 62.23 \text{ mm}$$

$$v_s = \frac{262 - 62.23}{62.23} \times 0.003 = 0.0096 \quad \text{OK} \checkmark$$

$$v_s = 0.0096 > 0.005$$

**\*Check for bar distance:**

$$S = \frac{400 - 2 \times 40 - 2 \times 8 - 4 \times 18}{3} = 77.3 \text{ mm} > 18 \text{ mm.} \quad \text{OK} \checkmark$$

**• Mu = -71KN.m at support (3).**

$$M_n = M_u / 0.9$$

$$= 71 / 0.9 = 78.88 \text{ KN.m}$$

$$m = \frac{f_y}{0.85 * f_c'} = \frac{420}{0.85 * 24} = 20.6$$

$$A_{s, \min} = \frac{\sqrt{24}}{4(420)} (400)(262) = 305.60 \text{ mm}^2$$

$$A_{s, \min} = \frac{1.4}{420} (400)(262) = 349.33 \text{ mm}^2 \sim \text{control}$$

$$R_n = \frac{M_n}{bd^2} = \frac{78.88 * 10^6}{(400)(262)^2} = 2.87 \text{ Mpa}$$

$$\rho = \frac{1}{m} \left( 1 - \sqrt{1 - \frac{2 m k n}{f_y}} \right) = \frac{1}{20.6} \left( 1 - \sqrt{1 - \frac{2 * 2.87 * 20.6}{420}} \right) = 0.0074$$

$$A_s = 0.0074 (400) (262) = 775.52 \text{ mm}^2 > A_{s, \min} = 349.33 \text{ mm}^2$$

$$\# \text{ of bars} = A_s / A_{s \text{ bar}} = 775.52 / 254.5 = 3.04$$

$$* \text{ Note } A_{\emptyset 18} = 254.5 \text{ mm}^2$$

➤ **Select bar 4 Ø18 Total  $A_s$  (provide) = 1017.9 mm<sup>2</sup> > 775.52 mm<sup>2</sup>**

**\* Check strain for the magnitude of under strength factor  $\phi$ :**

Tension = Compression

$$A_s \times f_y = 0.85 \times f_c \times b \times a$$

$$1017.9 \times 420 = 0.85 \times 24 \times 400 \times a$$

$$a = 52.39 \text{ mm}$$

$$X = \frac{a}{0.85} = \frac{52.39}{0.85} = 62.23 \text{ mm}$$

$$v_s = \frac{262 - 62.23}{62.23} \times 0.003 = 0.0096$$

$$v_s = 0.0096 > 0.005$$

OK ✓

**\* Check for bar distance:**

$$S = \frac{400 - 2 \times 40 - 2 \times 8 - 3 \times 18}{2} = 124 \text{ mm} > 18 \text{ mm. OK} \checkmark$$

• **Mu = -178.5 KN.m at support (4).**

$$M_n = M_u / 0.9$$

$$= 178.5 / 0.9 = 198.33 \text{ KN.m}$$

$$m = \frac{f_y}{0.85 * f_c} = \frac{420}{0.85 * 24} = 20.6$$

$$A_{s \text{ min}} = \frac{\sqrt{24}}{4(420)} (400)(262) = 305.60 \text{ mm}^2$$

$$A_{s \text{ min}} = \frac{1.4}{420} (400)(262) = 349.33 \text{ mm}^2 \sim \text{control}$$

$$R_n = \frac{M_n}{b d^2} = \frac{198.33 * 10^6}{(400)(262)^2} = 7.22 \text{ Mpa}$$

$$\dots = \frac{1}{m} \left( 1 - \sqrt{1 - \frac{2 mkn}{fy}} \right) = \frac{1}{20.6} \left( 1 - \sqrt{1 - \frac{2 * 7.22 * 20.6}{420}} \right) = 0.022$$

$$A_s = 0.022 (400) (262) = 2305.6 \text{ mm}^2 > A_{s \text{ min}} = 349.33 \text{ mm}^2$$

$$\# \text{ of bars} = A_s / A_{s \text{ bar}} = 2305.6 / 490.9 = 4.69 \quad * \text{ Note } A_{\emptyset 25} = 490.9 \text{ mm}^2$$

➤ **Select bar 5 Ø 25 Total  $A_s$  (provide) = 2454.4 mm<sup>2</sup> > 2305.6 mm<sup>2</sup>**

**\* Check strain for the magnitude of under strength factor Ø:**

Tension = Compression

$$A_s \times fy = 0.85 \times f_c \times b \times a$$

$$1017.9 \times 420 = 0.85 \times 24 \times 400 \times a$$

$$a = 52.39 \text{ mm}$$

$$X = \frac{a}{0.85} = \frac{52.39}{0.85} = 62.23 \text{ mm}$$

$$v_s = \frac{262 - 62.23}{62.23} \times 0.003 = 0.0096$$

$$v_s = 0.0096 > 0.005 \quad \text{OK} \checkmark$$

**\*Check for bar distance:**

$$S = \frac{400 - 2 \times 40 - 2 \times 8 - 5 \times 25}{4} = 54.75 \text{ mm} > 25 \text{ mm. OK} \checkmark$$

⇒ **Design of positive moment :**

- **Mu = 70.3 KN.m at support (2).**

$$M_n = M_u / 0.9$$

$$= 70.3 / 0.9 = 78.11 \text{ KN.m}$$

$$m = \frac{fy}{0.85 * f_c} = \frac{420}{0.85 * 24} = 20.6$$

$$A_{s, \text{ min}} = \frac{\sqrt{24}}{4(420)} (400)(262) = 305.60 \text{ mm}^2$$

$$A_s, \min = \frac{1.4}{420} (400)(262) = 349.33 \text{ mm}^2 \sim \text{control}$$

$$R_n = \frac{M_n}{bd^2} = \frac{78.11 * 10^6}{(400)(262)^2} = 2.844 \text{ Mpa}$$

$$\dots = \frac{1}{m} \left( 1 - \sqrt{1 - \frac{2 m k n}{f_y}} \right) = \frac{1}{20.6} \left( 1 - \sqrt{1 - \frac{2 * 2.84 * 20.6}{420}} \right) = 0.0073$$

$$A_s = 0.0073 (400) (262) = 765.04 \text{ mm}^2 > A_{s \min} = 349.33 \text{ mm}^2$$

$$\# \text{ of bars} = A_s / A_{s \text{ bar}} = 765.04 / 254.5 = 3.00 \quad * \text{ Note } A_{\emptyset 18} = 254.5 \text{ mm}^2$$

➤ **Select bar 3 Ø 18 Total  $A_s$  (provide) = 763.4 mm<sup>2</sup> > 349.33 mm<sup>2</sup>**

**\* Check strain for the magnitude of under strength factor  $\emptyset$ :**

Tension = Compression

$$A_s \times f_y = 0.85 \times f_c \times b \times a$$

$$1017.9 \times 420 = 0.85 \times 24 \times 400 \times a$$

$$a = 52.39 \text{ mm}$$

$$X = \frac{a}{0.85} = \frac{52.39}{0.85} = 62.23 \text{ mm}$$

$$v_s = \frac{262 - 62.23}{62.23} \times 0.003 = 0.0096$$

$$v_s = 0.0096 > 0.005 \quad \text{OK} \checkmark$$

**\*Check for bar distance:**

$$S = \frac{400 - 2 \times 40 - 2 \times 8 - 3 \times 18}{2} = 125 \text{ mm} > 25 \text{ mm. OK} \checkmark$$

• **Mu = 63.3 KN.m at support (3).**  
Mn = Mu/0.9

$$= 63.3 / 0.9 = 70.33 \text{ KN.m}$$

$$m = \frac{f_y}{0.85 * f_c'} = \frac{420}{0.85 * 24} = 20.6$$

$$A_s, \min = \frac{\sqrt{24}}{4(420)}(400)(262) = 305.60 \text{ mm}^2$$

$$A_s, \min = \frac{1.4}{420}(400)(262) = 349.33 \text{ mm}^2 \sim \text{contro}$$

$$R_n = \frac{M_n}{bd^2} = \frac{70.33 * 10^6}{(400)(262)^2} = 2.55 \text{ Mpa}$$

$$\rho = \frac{1}{m} \left( 1 - \sqrt{1 - \frac{2 m k n}{f_y}} \right) = \frac{1}{20.6} \left( 1 - \sqrt{1 - \frac{2 * 2.55 * 20.6}{420}} \right) = 0.0065$$

$$A_s = 0.0065 (400) (262) = 681.2 \text{ mm}^2 > A_{s \min} = 349.33 \text{ mm}^2$$

$$\# \text{ of bars} = A_s / A_{s \text{ bar}} = 681.2 / 254.5 = 2.67 \quad * \text{ Note } A_{\emptyset 18} = 254.5 \text{ mm}^2$$

➤ **Select bar 3Ø18 Total  $A_s$  (provide) = 763.4 mm<sup>2</sup> > 349.33 mm<sup>2</sup>**

**\* Check strain for the magnitude of under strength factor Ø:**

Tension = Compression

$$A_s \times f_y = 0.85 \times f_c' \times b \times a$$

$$1017.9 \times 420 = 0.85 \times 24 \times 400 \times a$$

$$a = 52.39 \text{ mm}$$

$$X = \frac{a}{0.85} = \frac{52.39}{0.85} = 62.23 \text{ mm}$$

$$v_s = \frac{262 - 62.23}{62.23} \times 0.003 = 0.0096$$

$$v_s = 0.0096 > 0.005$$

OK ✓

**\*Check for bar distance:**

$$S = \frac{400 - 2 \times 40 - 2 \times 8 - 3 \times 18}{2} = 125 \text{ mm} > 25 \text{ mm. OK} \checkmark$$

$\Rightarrow$  **Mu = 188.1 KN.m at support (4).**

$$M_n = M_u / 0.9$$

$$= 63.1 / 0.9 = 209 \text{ KN.m}$$

$$m = \frac{f_y}{0.85 * f_c'} = \frac{420}{0.85 * 24} = 20.6$$

$$A_{s, \min} = \frac{\sqrt{24}}{4(420)} (400)(262) = 305.60 \text{ mm}^2$$

$$A_{s, \min} = \frac{1.4}{420} (400)(262) = 349.33 \text{ mm}^2 \sim \text{control}$$

$$R_n = \frac{M_n}{b d^2} = \frac{209 * 10^6}{(400)(262)^2} = 7.61 \text{ Mpa}$$

$$\rho = \frac{1}{m} \left( 1 - \sqrt{1 - \frac{2 m k n}{f_y}} \right) = \frac{1}{20.6} \left( 1 - \sqrt{1 - \frac{2 * 7.61 * 20.6}{420}} \right) = 0.024$$

$$A_s = 0.024 (400) (262) = 2515.2 \text{ mm}^2 > A_{s, \min} = 349.33 \text{ mm}^2$$

$$\# \text{ of bars} = A_s / A_{s, \text{bar}} = 2515.2 / 490.9 = 5.00 \quad * \text{ Note } A_{25} = 490.9 \text{ mm}^2$$

**➤ Select bar 5 Ø 25 Total  $A_s$  (provide) = 2454.4 mm<sup>2</sup> > 349.33 mm<sup>2</sup>**

**\* Check strain for the magnitude of under strength factor Ø:**

Tension = Compression

$$A_s \times f_y = 0.85 \times f_c' \times b \times a$$

$$1017.9 \times 420 = 0.85 \times 24 \times 400 \times a$$

$$a = 52.39 \text{ mm}$$

$$X = \frac{a}{0.85} = \frac{52.39}{0.85} = 62.23\text{mm}$$

$$v_s = \frac{262 - 62.23}{62.23} \times 0.003 = 0.0096$$

$$v_s = 0.0096 > 0.005 \quad \text{OK} \checkmark$$

**\*Check for bar distance:**

$$S = \frac{400 - 2 \times 40 - 2 \times 8 - 5 \times 25}{4} = 44.75\text{mm} > 25\text{mm}. \quad \text{OK} \checkmark$$

## 4-8 Design of Stair

⇒ Material:-

❖ Concrete:-B300

$f_c' = 30\text{N/mm}^2$  (MPa) For circular section

but for rectangular section ( $f_c' = 30 \times 0.8 = 24\text{MPa}$ ).

❖ Reinforcement steel:-

The specified yield strength of the reinforcement  $\{f_y = 420\text{N/mm}^2$ (MPa)}.

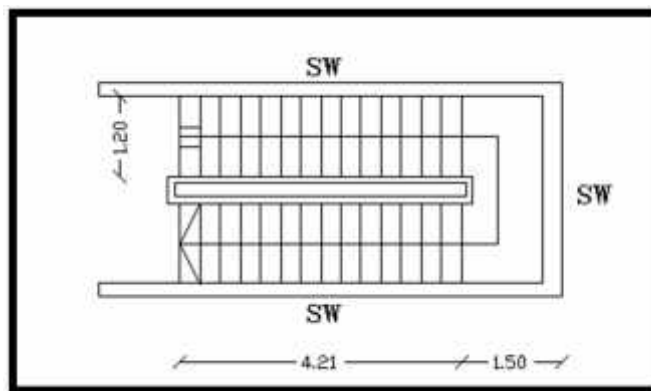


Figure (4-9) : Stair Plan

⇒ Design of Flight :-

- Determination of Thickness:-

$$h_{\min} = L/20 = 4.21/28 = 21\text{ cm}$$

Take  $h = 25\text{ cm}$

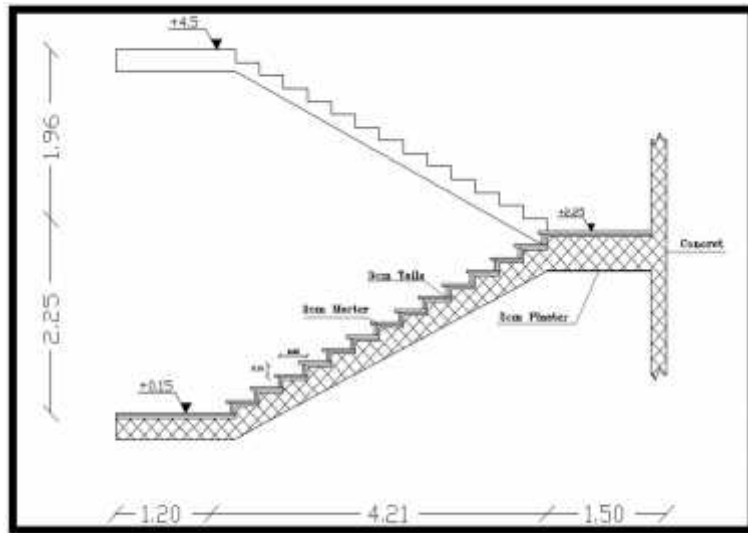


Figure (4-10) : Stair Section

The Stair Slope by :-

$$= \tan^{-1}(15/30) = 26.56^\circ$$

**- Load Calculation:-**

No.	Parts of Flight	Calculation
1	Tiles	$23 \times 0.03 \times 1 \times ((0.35 + 0.150) / 0.3) = 1.15 \text{Kn/m}$
2	Mortar	$22 \times 0.03 \times 1 \times ((0.3 + 0.15) / 0.3) = 0.99 \text{Kn/m}$
3	Stair	$25 \times 0.5 \times 0.15 \times 1 = 1.88 \text{Kn/m}$
4	R.C	$25 \times 0.25 \times 1 / \cos 26.56^\circ = 5.59 \text{Kn/m}$
5	Plaster	$22 \times 0.02 \times 1 / \cos 26.56^\circ = 0.49 \text{Kn/m}$
<b>Sum</b>		<b>10.1Kn/m</b>

Table ( 4-5) : Dead Load Calculation of Flight.

Live Load For Landing For 1m Strip =  $5 \times 1 = 5 \text{Kn/m}$

Factored Load For Flight :-

$$W_U = 1.2 \times 10.10 + 1.6 \times 5 = 20.12 \text{Kn/m}$$

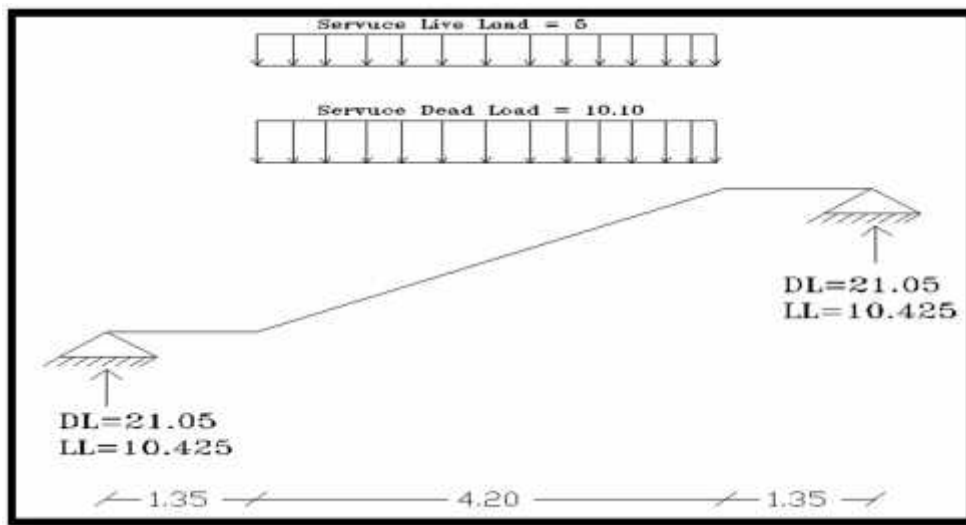


Figure (4-11) : Statically System and Loads Distribution of Flight

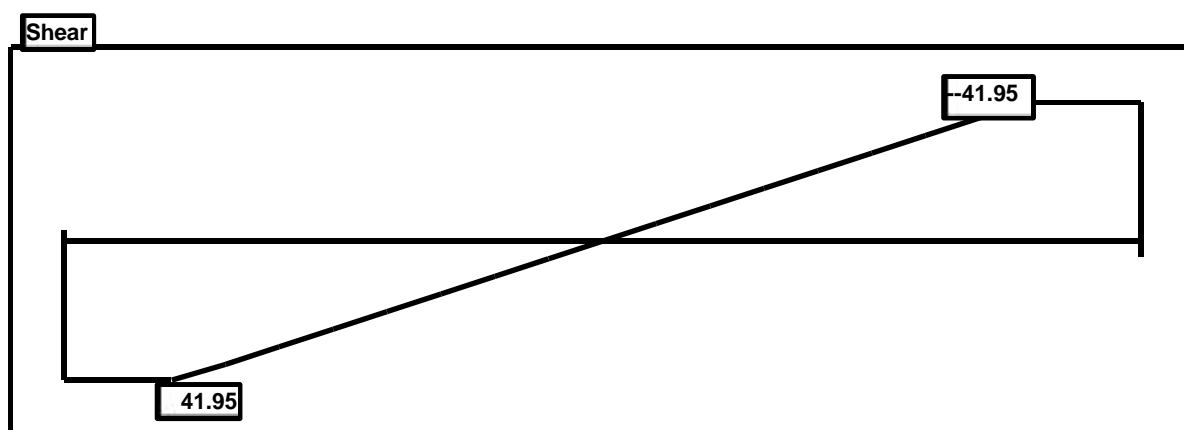
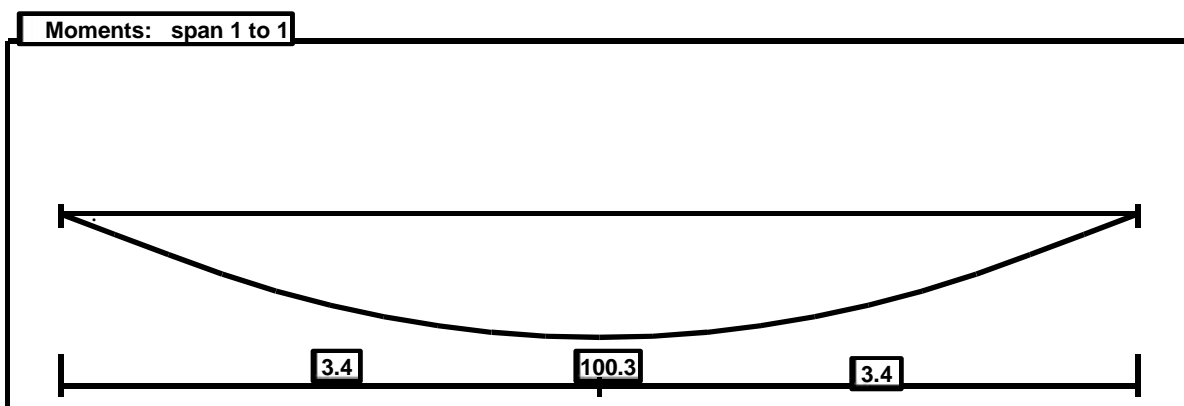


Figure (4-12) : Shear and Moment Envelope Diagram of Flight

⇒ Design of Shear for Flight :-

- $V_u=41.95$  Kn

Assume bar diameter  $\phi$  14 for main reinforcement

$$d = h - \text{cover} - \frac{d_b}{2} = 250 - 20 - \frac{14}{2} = 223 \text{ mm}$$

$$V_c = \frac{1}{6} \sqrt{f_c'} b_w d = \frac{1}{6} \sqrt{24} * 1000 * 223 = 182.1 \text{ Kn}$$

$$V_c = 0.75 * 182.1 = 136.6 \text{ KN} > V_u = 41.95 \text{ Kn}$$

**No shear reinforcement are required**

**⇒ Design of Bending Moment for Flight**

• **Mu=100.3Kn.m**

$$R_n = \frac{M_u}{\phi b d^2} = \frac{100.3 \times 10^6}{0.9 \times 1000 \times 223^2} = 2.24 \text{ Mpa}$$

$$m = \frac{f_y}{0.85 f_c'} = \frac{420}{0.85 \times 24} = 20.6$$

$$= \frac{1}{m} \left[ 1 - \sqrt{1 - \frac{2m R_n}{420}} \right] = \frac{1}{20.6} \left[ 1 - \sqrt{1 - \frac{2 \times 20.6 \times 2.24}{420}} \right] = 0.00567$$

$$A_{s, \text{req}} = m \cdot b \cdot d = 0.00567 \times 1000 \times 223 = 1264.41 \text{ mm}^2/\text{m}$$

$$A_{s, \text{min}} = 0.0018 * 1000 * 250 = 450 \text{ mm}^2/\text{m}$$

$$A_{s, \text{req}} = 1264.41 \text{ mm}^2 > A_{s, \text{min}} = 450 \text{ mm}^2/\text{m}$$

**\* Check for Spacing :-**

$$S = 3h = 3 * 250 = 750 \text{ mm}$$

$$S = 380 * \left( \frac{280}{3 * 420} \right) - 2.5 * 20 = 330$$

$$S = 450 \text{ mm}$$

$$S = 330 \text{ mm} \dots\dots\dots \text{is control}$$

➤ Use  $\phi 16$  @ 150 mm ,  $A_{s, \text{provided}} = 1340.41 \text{ mm}^2 > A_{s, \text{required}} = 1264.41 \text{ mm}^2$

**\*Check for strain:-**

$$a = \frac{A_s f_y}{0.85 b f_c'} = \frac{1340.41 \times 420}{0.85 \times 1000 \times 24} = 27.59 \text{ mm}$$

$$c = \frac{a}{\epsilon_1} = \frac{27.59}{0.85} = 32.46 \text{ mm}$$

$$\epsilon_s = 0.003 \frac{d-c}{c} = 0.003 \frac{223-32.46}{32.46} = 0.018 > 0.005 \quad \text{OK} \checkmark$$

- **Lateral or Secondary Reinforcement For Flight :-**

$$A_{s,req} = A_{s,min} = 0.0018 * 1000 * 250 = 450 \text{ mm}^2$$

➤ Use  $\phi 10 @ 150 \text{ mm}$  ,  $A_{s,provided} = 523 \text{ mm}^2 > A_{s,required} = 450 \text{ mm}^2$

### Design of Middle Landing :-

#### -Determination of Thickness:-

$$h_{min} = L/20$$

$$h_{min} = 2.8 / 20 = 14 \text{ cm}$$

Take  $h = 25 \text{ cm}$

#### -Load Calculation:-

Dead Load For Solid Landing For 1m Strip:-

No.	Parts of Landing	Calculation
<b>1</b>	<b>Tiles</b>	<b><math>23 * 0.03 * 1 = 0.69 \text{ Kn/m}</math></b>
<b>2</b>	<b>Mortar</b>	<b><math>22 * 0.03 * 1 = 0.66 \text{ Kn/m}</math></b>
<b>4</b>	<b>R.C</b>	<b><math>25 * 0.25 * 1 = 6.25 \text{ Kn/m}</math></b>
<b>5</b>	<b>Plaster</b>	<b><math>22 * 0.02 * 1 = 0.44 \text{ Kn/m}</math></b>
<b>Sum</b>		<b>8.04 Kn/m</b>

**Table ( 4-6): Dead Load Calculation of Middle Landing.**

Live Load For Landing =  $5 * 1 = 5 \text{ Kn/m}$

Reaction From Flight:-

$$DL = 21.05 \text{Kn/m}$$

$$LL = 10.425 \text{Kn/m}$$

$$\text{Total Dead Load} = 8.04 + 21.05 = 29.09 \text{Kn/m}$$

$$\text{Total Live Load} = 5 + 10.425 = 15.425 \text{Kn/m}$$

Factored Load For Landing :-

$$W_U = 1.2 \times 29.09 + 1.6 \times 15.425 = 59.59 \text{Kn/m}$$

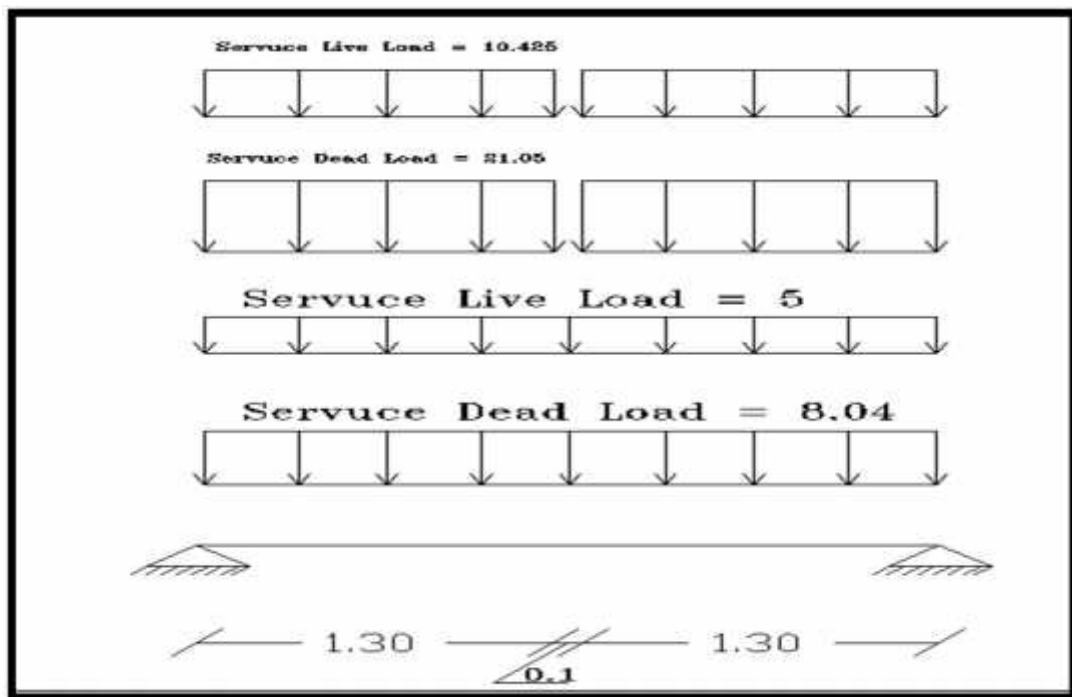


Figure (4-13) : Statically System and Loads Distribution Of Middle Landing.

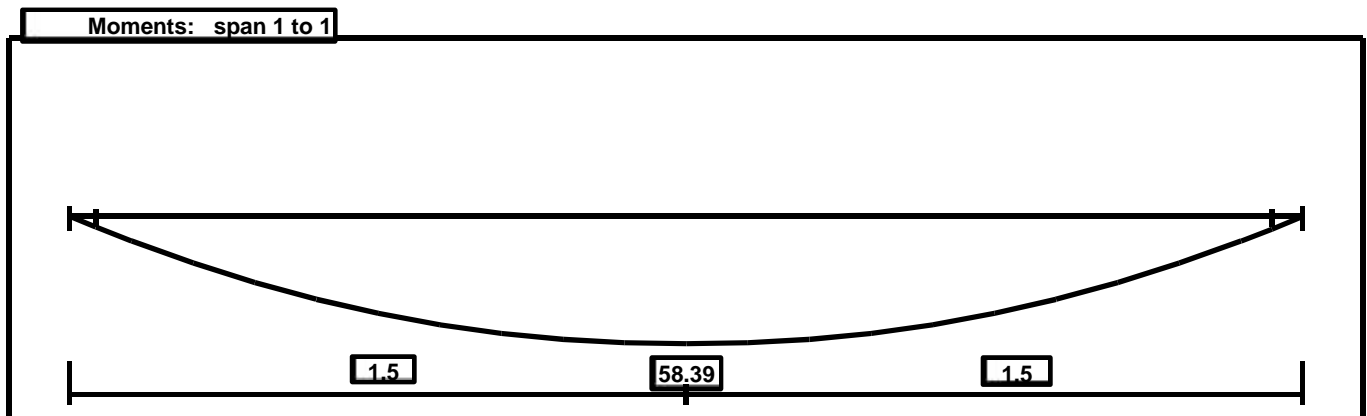


Figure (4-14) : Moment Envelope Diagram of Middle Landing

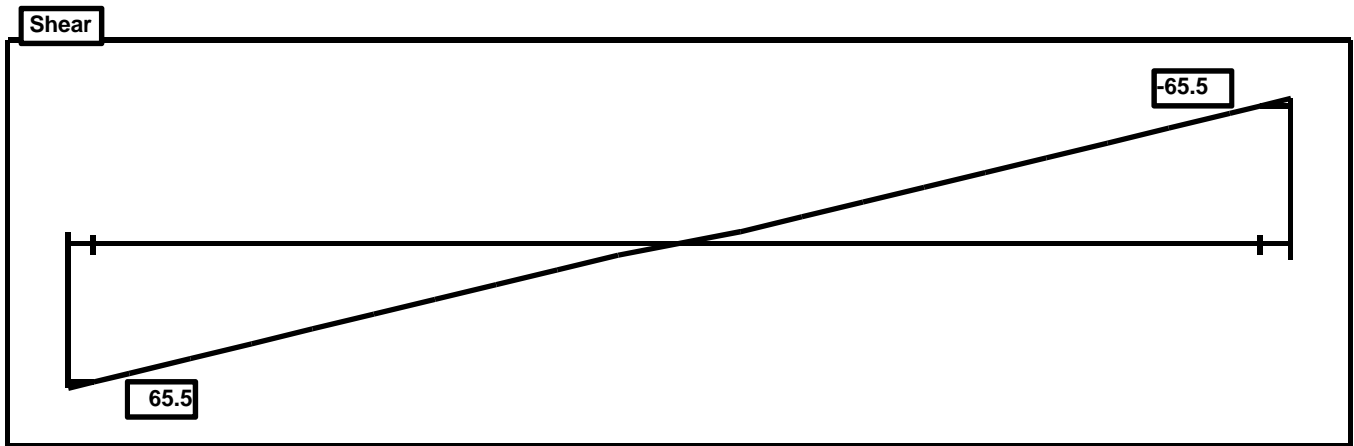


Figure (4-15) : Shear Envelope Diagram of Middle Landing.

⇒ **Design of Shear:-**

- **Vu=65.5Kn**

Assume bar diameter  $\phi$  14 for main reinforcement

$$d = h - \text{cover} - \frac{d_b}{2} = 250 - 20 - \frac{14}{2} = 223 \text{ mm}$$

$$V_c = \frac{1}{6} \sqrt{f_c'} b_w d = \frac{1}{6} \sqrt{24} * 1000 * 223 = 182.1 \text{ Kn}$$

$$* V_c = 0.75 * 182.1 = 136.6 \text{Kn} > V_u = 65.5 \text{K}$$

**No shear reinforcement are required**

⇒ **Design of Bending Moment :-**

- **Mu=58.39Kn.m**

Assume bar diameter  $\phi$  14 for main reinforcement

$$d = h - \text{cover} - \frac{d_b}{2} = 250 - 20 - \frac{14}{2} = 223 \text{ mm}$$

$$R_n = \frac{M_u}{\phi b d^2} = \frac{58.39 \times 10^6}{0.9 \times 1000 \times 223^2} = 1.31 \text{ Mpa}$$

$$m = \frac{f_y}{0.85 f_c'} = \frac{420}{0.85 \times 24} = 20.6$$

$$= \frac{1}{m} \left[ 1 - \sqrt{1 - \frac{2mR_n}{420}} \right] = \frac{1}{20.6} \left[ 1 - \sqrt{1 - \frac{2 \times 20.6 \times 1.31}{420}} \right] = 0.00323$$

$$A_{s, \text{req}} = \rho \cdot b \cdot d = 0.00323 \times 1000 \times 223 = 720.29 \text{ mm}^2$$

$$A_{s, \text{min}} = 0.0018 * 1000 * 250 = 450 \text{ mm}^2$$

$$A_{s, \text{req}} = 720.29 \text{ mm}^2 \dots \dots \dots \text{ is control}$$

**\*Check for Spacing :-**

$$S = 3h = 3 \times 250 = 750 \text{ mm}$$

$$S = 380 \times \left( \frac{280}{\frac{2}{3} \times 420} \right) - 2.5 \times 20 = 330$$

$$S = 450 \text{ mm}$$

$$S = 330 \text{ mm} \dots\dots\dots \text{is control}$$

➤ Use  $\phi 14 @ 150 \text{ mm}$  ,  $A_{s,provided} = 1026 \text{ mm}^2 > A_{s,required} = 720.29 \text{ mm}^2$

**\*Check for strain:-**

$$a = \frac{A_s f_y}{0.85 b f'_c} = \frac{1026 \times 420}{0.85 \times 1000 \times 24} = 21.14 \text{ mm}$$

$$c = \frac{a}{\beta_1} = \frac{21.14}{0.85} = 24.87 \text{ mm}$$

$$\epsilon_s = 0.003 \frac{d-c}{c} = 0.003 \frac{223-24.87}{24.87} = 0.024 > 0.005 \quad \text{Ok} \checkmark$$

• **lateral or Secondary Reinforcement For Landing :-**

$$A_{s,req} = A_{s,min} = 0.0018 \times 1000 \times 250 = 450 \text{ mm}^2$$

➤ Use  $\phi 10 @ 150 \text{ mm}$  ,  $A_{s,provided} = 523 \text{ mm}^2 > A_{s,required} = 450 \text{ mm}^2$

⇒ **Design of Main Landing :-**

**-Determination of Thickness:-**

$$h_{min} = L/20 = 2.8 / 20 = 14 \text{ cm}$$

Take  $h = 25 \text{ cm}$

- **Dead Load For middle Landing For 1m Strip:-**

No.	Parts of Landing	Calculation
1	Tiles	$23 \times 0.03 \times 1 = 0.69 \text{ Kn/m}$
2	Mortar	$22 \times 0.03 \times 1 = 0.66 \text{ Kn/m}$
4	R.C	$25 \times 0.25 \times 1 = 6.25 \text{ Kn/m}$
5	Plaster	$22 \times 0.02 \times 1 = 0.44 \text{ Kn/m}$
Sum		8.04 Kn/m

Table (4-7): Dead Load Calculation of Main Landing.

**-Load Calculation:-**

Dead Load For Landing For 1m Strip =8.04 KN/m

LiveLoad For Landing For 1m Strip = 5\*1 = 5 KN/m

Factored Load For Landing :-

$$W_U = 1.2 \times 8.04 + 1.6 \times 5 = 17.65 \text{ KN/m}$$

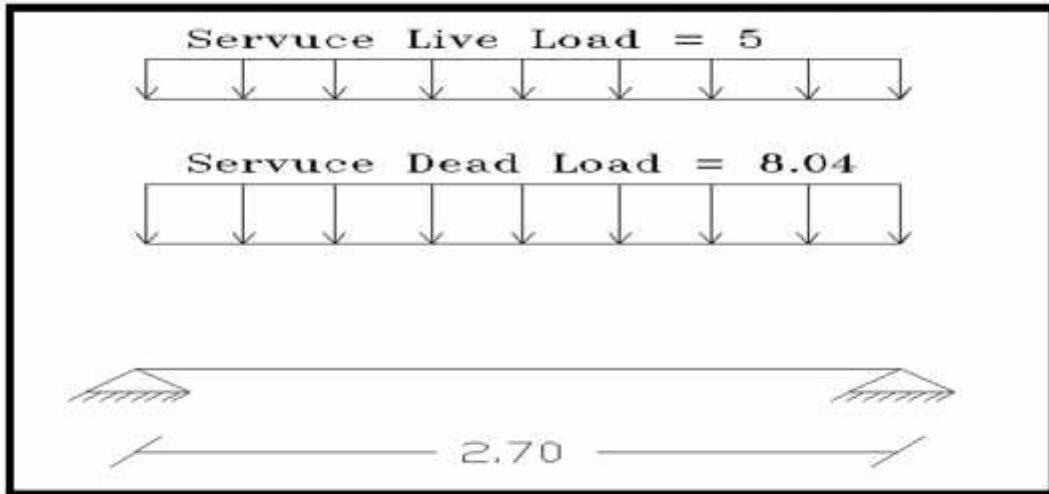


Figure (4-16) : Statically System and Loads Distribution of Main Landing.

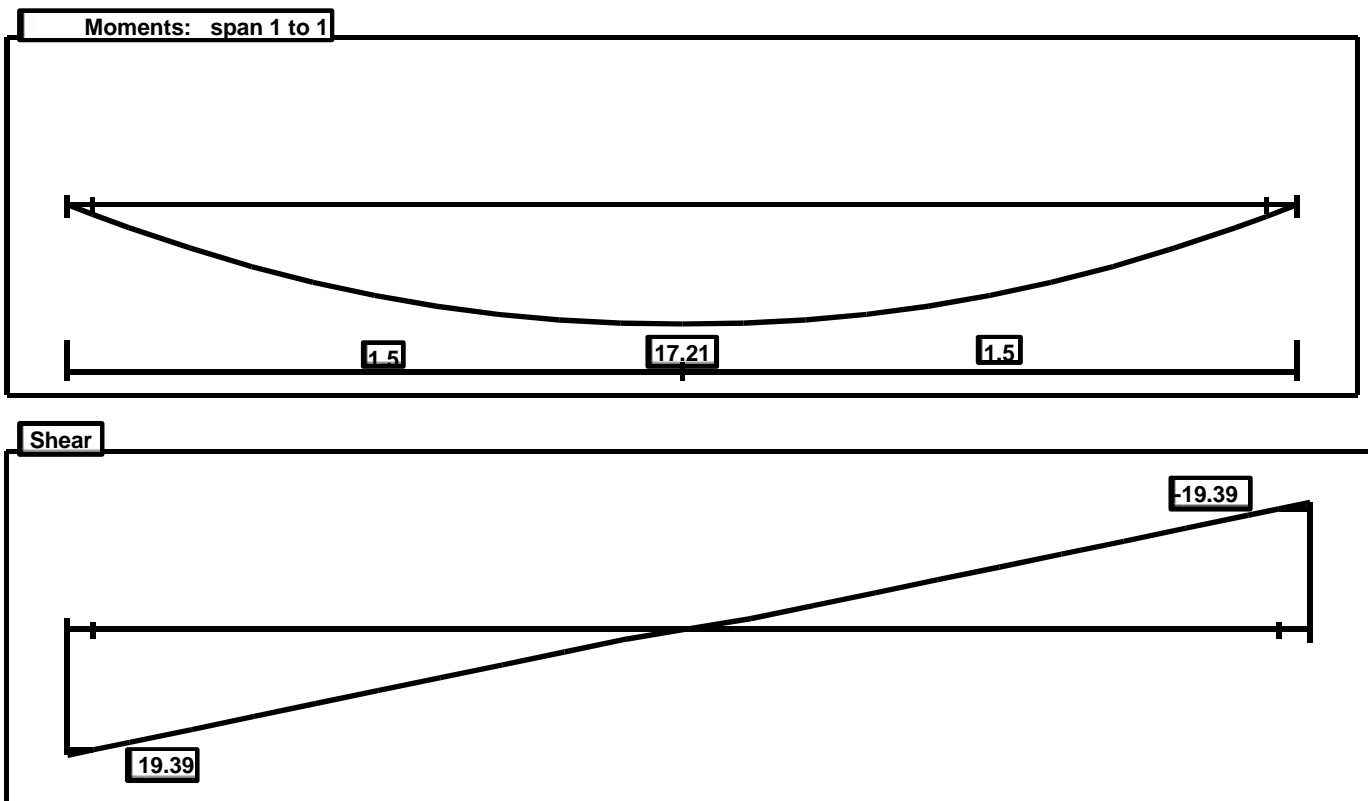


Figure (4-17): Shear and Moment Envelope Diagram of Main Landing.

⇒ **Design of Shear:-**

- **Vu=19.39 Kn**

Assume bar diameter  $\phi$  14 for main reinforcement

$$d = h - \text{cover} - \frac{d_b}{2} = 250 - 20 - \frac{14}{2} = 223 \text{ mm}$$

$$V_c = \frac{1}{6} \overline{f_c'} b_w d = \frac{1}{6} \sqrt{24} * 1000 * 223 = 182.1 \text{ Kn}$$

$$\phi * V_c = 0.75 * 182.2 = 136.6 \text{ Kn} > V_u = 19.39 \text{ Kn}$$

**No shear reinforcement are required**

⇒ **Design of Bending Moment :-**

- **Mu=17.21Kn.m**

Assume bar diameter  $\phi$  14 for main reinforcement

$$d = h - \text{cover} - \frac{d_b}{2} = 250 - 20 - \frac{14}{2} = 223 \text{ mm}$$

$$R_n = \frac{M_u}{\phi b d^2} = \frac{17.21 \times 10^6}{0.9 \times 1000 \times 223^2} = 0.39 \text{ Mpa}$$

$$m = \frac{f_y}{0.85 f_c'} = \frac{420}{0.85 \times 24} = 20.6$$

$$= \frac{1}{m} \left[ 1 - \sqrt{1 - \frac{2 m R_n}{420}} \right] = \frac{1}{20.6} \left[ 1 - \sqrt{1 - \frac{2 \times 20.6 \times 0.39}{420}} \right] = 0.0011$$

$$A_{s, \text{req}} = m \cdot b \cdot d = 0.0011 \times 1000 \times 223 = 245.3 \text{ mm}^2$$

$$A_{s, \text{min}} = 0.0018 * 1000 * 250 = 450 \text{ mm}^2$$

$$A_{s, \text{req}} = 245.3 \text{ mm}^2 < A_{s, \text{min}} 450 \text{ mm}^2 \dots \dots \dots \text{ is control}$$

**\*Check for Spacing :-**

$$S = 3h = 3 * 250 = 750 \text{ mm}$$

$$S = 380 * \left( \frac{280}{\frac{2}{3} * 420} \right) - 2.5 * 20 = 330$$

$$S = 450 \text{ mm}$$

$$S = 330 \text{ mm} \dots \dots \dots \text{ is control}$$

➤ **Use  $\phi 12 @ 15 \text{ mm}$ ,  $A_{s, \text{provided}} = 753 \text{ mm}^2 > A_{s, \text{required}} = 450 \text{ mm}^2$**

**\*Check for strain:-**

$$a = \frac{A_s f_y}{0.85 b f_c'} = \frac{753 \times 420}{0.85 \times 1000 \times 24} = 15.5 \text{ mm}$$

$$c = \frac{a}{\beta_1} = \frac{21.14}{0.85} = 18.23 \text{ mm}$$

$$\epsilon_s = 0.003 \left( \frac{d-c}{c} \right) = 0.003 \left( \frac{323-18.23}{18.23} \right) = 0.05 > 0.005 \quad \text{OK} \checkmark$$

• **lateral or Secondary Reinforcement For Landing :-**

$$A_{s, \text{req}} = A_{s, \text{min}} = 0.0018 \times 1000 \times 350 = 630 \text{ mm}^2$$

➤ Use  $\phi 12 @ 150 \text{ mm}$  ,  $A_{s, \text{provided}} = 785 \text{ mm}^2 > A_{s, \text{required}} = 630 \text{ mm}^2$

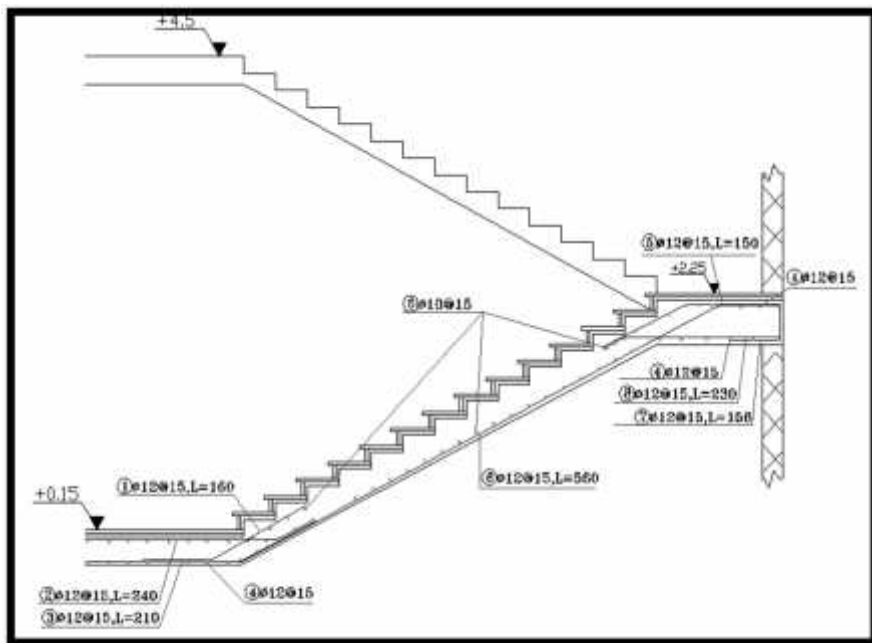


Figure (4-18) : Stair Reinforcement Details

## 4-9 Design of Column

✓ (From Column Group G)

- Load Calculation

Dead Load = 2052.12KN

Live Load = 919.56KN

$P_U = 1.2 \times 2052.12 + 1.6 \times 919.56 = 3933.84 \text{ KN}$

- **Dimensions of Column:-**

Assume  $\dots g = 0.01$

$$w * P_n = 0.65 \times 0.8 \times A_g \{0.85 f_c' (1 - \dots g) + \dots g * F_y\}$$

$$3933.84 = 0.65 * 0.8 * A_g (0.85 * 24 (1 - 0.01) + 0.01 * 420)$$

$$A_g = 310239.74 \text{ mm}^2$$

Assume Rectangular Section

$$h = 400 \text{ mm}$$

$$b = 310239.74 / 400 = 695.83 \text{ mm}$$

select  $b = 700 \text{ mm}$

**\*Check Slenderness Parameter:-**

$$\frac{klu}{r} < 34 - 12 \frac{M_1}{M_2} \leq 40$$

Lu: Actual unsupported (Unbraced) length.

K: effective length factor. According to ACI 318-2002 (10.10.6.3) The effective length factor k, shall be permitted to be taken as 1.0.

R: radius of gyration =  $\sqrt{\frac{I}{A}} \approx 0.3 h$  .....For rectangular section

$$Lu = 4.5 - .32 = 4.18 \text{ m}$$

$$M_1/M_2 = 1$$

K=1 for braced frame.

- **about Y-axis (b= 0.70 m)**

$$\frac{klu}{r} < 34 - 12 \frac{M_1}{M_2} \leq 40$$

$$\frac{1 \times 4.18}{0.3 \times 0.70} = 20 < 22$$

✓ **Column Is Short About Y-axis**

- **about X-axis (h= 0.40m)**

$$\frac{klu}{r} < 34 - 12 \frac{M_1}{M_2} \dots\dots\dots ACI-(10122)$$

$$\frac{1 \times 4.18}{0.3 \times 0.40} = 34.8 > 22$$

✓ **Column Is Long About X-axis**

- **Minimum Eccentricity:-**

$$e_y = \frac{M_{ux}}{P_u} = 0$$

$$\min e_y = 15 + 0.03 \times h = 15 + 0.03 \times 400 = 27 \text{ mm} = 0.027 \text{ m}$$

$$e_y = 0.027 \text{ m}$$

- **Magnification Factor:-**

$$u_{ns} = \frac{C_m}{1 - \frac{P_u}{0.75 P_c}} \geq 1.0$$

$$C_m = 0.6 + 0.4 \left( \frac{M_1}{M_2} \right) \geq 0.4$$

$$C_m = 0.6 + 0.4 * 1 = 1 \geq 0.4$$

$$P_{cr} = \frac{f^2 EI}{(KLu)^2}$$

$$EI = 0.4 \frac{E_c I_g}{1 + S_d}$$

$$E_c = 4700 \sqrt{f_c'} = 4700 \times \sqrt{24} = 23025.2 \text{ Mpa}$$

$$S_d = \frac{1.2 DL}{P_u} = \frac{1.2 * (2052.12)}{3933.84} = 0.625 < 1$$

$$I_g = \frac{b \times h^3}{12} = \frac{0.7 \times 0.4^3}{12} = 0.00373 \text{ m}^4$$

$$EI = \frac{0.4 \times 23025.2 \times 0.00373}{1 + 0.652} = 20.79 \text{ MN.m}^2$$

$$P_{cr} = \frac{f^2 * 20.79}{(1 * 4.18)^2} = 11.74 \text{ MN}$$

$$u_{ns} = \frac{1}{1 - \frac{3933.84}{0.75 * 11740}} = 1.8 \geq 1.0$$

- **Interaction Diagram:-**

$$e_y = e_{\min} \times u_{ns} = 0.0225 \times 1.8 = 0.04m$$

$$\frac{e_y}{h} = \frac{0.04}{0.7} = 0.057$$

$$\frac{x}{h} = \frac{400 - 2 * 40 - 2 * 10 - 25}{400} = 0.68$$

From the interaction diagram chart

from chart A9 - a for  $\frac{x}{h} = 0.6 \rightarrow \dots g = 0.01$

from chart A9 - b for  $\frac{x}{h} = 0.75 \rightarrow \dots g = 0.01$

then for  $\frac{x}{h} = 0.68 \rightarrow \dots g = 0.027$

Select reinforcement

$$A_{st} = \dots g \times A_g = 0.027 \times 400 * 700 = 7560mm^2$$

Select 16W25 with  $A_s = 7854mm^2 > A_{st} = 7560mm^2$  .

⇒ **Design of the Stirrups:-**

The spacing of ties shall not exceed the smallest of :-

$$spacing \leq 16 \times d_b = 16 \times 25 = 400 \text{ mm}$$

$$spacing \leq 48 \times d_s = 48 \times 10 = 480 \text{ mm}$$

$$spacing \leq \text{least dim} = 400 \text{ mm}$$

Use W10 @ 200 mm

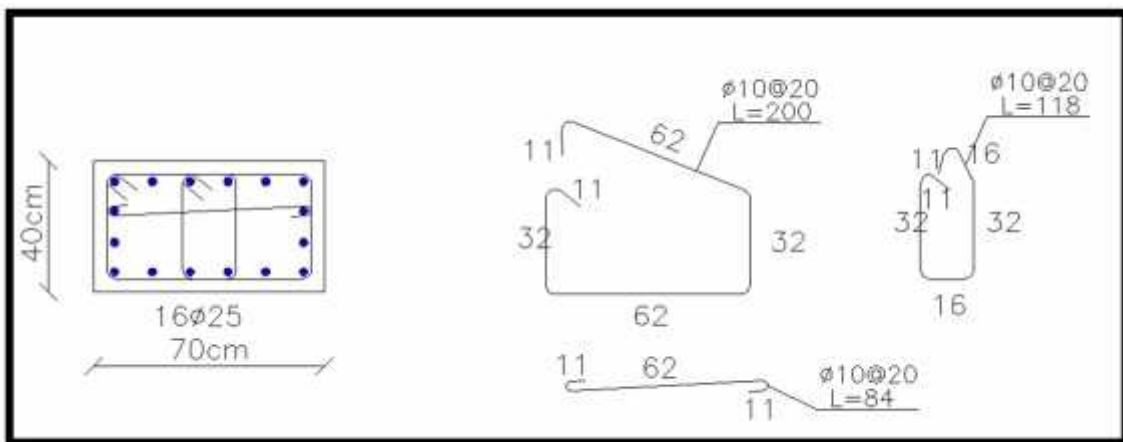


Figure (4-19) : Column Reinforcement Details.

## 4-10 Design of Shear Wall.

⇒ Material:-

❖ Concrete:-B300

$f_c' = 30 \text{ N/mm}^2 (\text{MPa})$  For circular section

but for rectangular section ( $f_c' = 30 * 0.8 = 24 \text{MPa}$ ).

❖ Reinforcement steel:-

The specified yield strength of the reinforcement  $\{f_y = 420 \text{ N/mm}^2 (\text{MPa})\}$ .

Shear Wall Thickness  $h = 30 \text{ cm}$   
 Shear Wall Width  $L_w = 4.5 \text{ m}$   
 Shear Wall Height  $H_w = 23.5 \text{ m}$

⇒ **Design of Horizontal Reinforcement:-**

$$\sum F_x = V_u = 700 \text{ KN}$$

The critical Section is the smaller of:

$$\frac{l_w}{2} = \frac{4.5}{2} = 2.25 \text{ m}$$

$$\frac{h_w}{2} = \frac{23.5}{2} = 11.75 \text{ m}$$

storey height ( $H_w$ ) = 4.5 m ..... Control

$$d = 0.8 \times L_w = 0.8 \times 4.5 = 3.60 \text{ m}$$

$$\begin{aligned} \phi V_{nmax} &= \phi \frac{5}{6} \bar{f}_c' h d \\ &= 0.75 * 0.83 * \sqrt{24} * 300 * 3600 = 3293.58 \text{ KN} > V_u = 700 \text{ KN} \end{aligned}$$

$V_c$  is the smallest of :

$$1 - V_c = \frac{1}{6} \bar{f}_c' h d = \frac{1}{6} \sqrt{24} * 300 * 3600 = 881.82 \text{ KN} \dots\dots \text{Control}$$

$$2 - V_c = 0.27 \bar{f}_c' h d + \frac{N_u d}{4 l_w} = 0.27 \sqrt{24} * 300 * 3600 + 0 = 1428.54 \text{ KN}$$

$$3 - V_c = 0.05 \bar{f}_c' h d + \frac{l_w \left( 0.1 \bar{f}_c' + 0.2 \frac{N_u}{l_w h} \right)}{\frac{M_u}{V_u} - \frac{l_w}{2}} h d$$

$$\frac{21099.6 - 16339.4}{3.95} = \frac{M_u - 16339.4}{3.95 - 3.4} \Rightarrow M_u = 16.881 \text{ KN.m}$$

$$\frac{M_u}{V_u} - \frac{l_w}{2} = \frac{16.88}{1205.1} - \frac{4.5}{2} = -2.23 \quad 0.00 \dots\dots \text{Neglected}$$

$$V_u = 700 \text{ KN}$$

$$\phi * V_c = 0.75 * 881.82 = 661.37 \text{ KN}$$

$$V_{s,min} = \frac{\sqrt{f_c'}}{16} * b_w * d = \frac{\sqrt{24}}{16} * 300 * 3600 = 330.68 \text{ KN} \dots\dots\dots \text{Control}$$

$$V_{s,min} = \frac{1}{3} * b_w * d = \frac{1}{3} * 300 * 3600 = 360 \text{ KN}$$

$$\phi * (V_c + V_{s,min}) = 0.75 * (661.37 + 330.68) = 744.04 \text{ KN}$$

Case 3 :-

$$\phi * V_c = 661.37 \text{ KN} \quad V_u = 700 \text{ KN} \quad \phi * (V_c + V_{s,min}) = 744.04$$

$$\frac{A_{vh}}{S_h} = \frac{V_{s,min}}{F_y * d} = \frac{330.68 * 10^3}{420 * 3600} = 0.2187$$

$$\text{Min} \left( \frac{A_{vh}}{S_h} \right) = 0.0025 * h = 0.0025 * 300 = 0.75 \dots\dots\dots \text{Control}$$

➤ **Select  $\phi$  10 in Two Layer**

$$A_{vh} = \frac{2 * \pi * 10^2}{4} = 157.1 \text{ mm}^2$$

$$\frac{157.1}{S_h} = 0.75$$

$$S_h = 150 \text{ mm}$$

**\*Maximum spacing is the least of :**

$$\frac{L_w}{5} = \frac{4500}{5} = 900 \text{ mm}$$

$$3 * h = 3 * 300 = 900 \text{ mm}$$

450 mm ..... **Control**

➤ **Use 10/150 mm for two layers**

⇒ **Design of Vertical Reinforcement:-**

$$\frac{A_{vv}}{S_v} = \left[ 0.0025 + 0.5 \cdot 2.5 - \frac{h_w}{L_w} \cdot \frac{A_{vh}}{S_h \cdot h} - 0.0025 \right] * 150$$

$$\frac{A_{vv}}{S_v} = \left[ 0.0025 + 0.5 \cdot 2.5 - \frac{20.95}{4.5} \cdot \frac{157.1}{150 * 150} - 0.0025 \right] * 150$$

$$\frac{A_{vv}}{S_v} = 0.350$$

➤ **Select Ø 10 in Two Layer**

$$A_{vh} = \frac{2 * \pi * 16^2}{4} = 402 \text{ mm}^2$$

$$\frac{402}{S_v} = 0.350$$

$$S_v = 401 \text{ mm}$$

**\*Maximum spacing is the least of :**

$$\frac{L_w}{3} = \frac{4500}{3} = 1500 \text{ mm}$$

$$3 * h = 3 * 300 = 900 \text{ mm}$$

450 mm ..... Control

➤ **Use 10/150 mm for two layers**

⇒ **Design of Bending Moment:-**

$$A_{st} = \frac{4500}{150} * 2 * 202 = 12120 \text{ mm}^2$$

$$w = \frac{A_{st}}{L_w h} \cdot \frac{f_y}{f_c'} = \frac{12120}{4500 * 300} \cdot \frac{420}{24} = 0.157$$

$$\alpha = \frac{P_u}{l_w h f_c'} = 0$$

$$\frac{C}{l_w} = \frac{w + \alpha}{2w + 0.85\beta_1} = \frac{0.157 + 0}{2 * 0.157 + 0.85 * 0.85} = 0.152$$

$$\phi M_n = \phi \cdot 0.5 A_{st} f_y l_w \left( 1 + \frac{P_u}{A_{st} f_y} \right) \left( 1 - \frac{c}{l_w} \right)$$

$$= 0.9 \cdot 0.5 * 13860 * 420 * 4500 (1 + 0) (1 - 0.152) = 10915 \text{ KN.m}$$

$$\geq 10434.3 \text{ KN.m}$$

➤ **Use 10/150 mm for two layers**

## 4.12 Design of Basement Wall

⇒ Material:-

❖ Concrete:-B300

$f_c' = 30 \text{ N/mm}^2 \text{ (MPa)}$  For circular section

but for rectangular section ( $f_c' = 30 * 0.8 = 24 \text{ MPa}$ ).

❖ Reinforcement steel:-

The specified yield strength of the reinforcement  $\{f_y = 420 \text{ N/mm}^2 \text{ (MPa)}\}$ .

$$\phi = 30^\circ \gamma = 18.00 \text{ KN/m}^3$$

$$K_o = 1 - \sin \phi = 1 - \sin 30 = 0.50$$

- **Weight of backfill**

$$q_1 = K_o * \gamma * h \\ = 0.50 * 18.0 * 4 = 36 \text{ KN/m}$$

$$Q_1 = q_1 * h * 0.5 \\ = 0.5 * 36 * 4 = 72 \text{ KN}$$

- **Load from live load:**

$$LL = 5 \text{ KN/m}^2$$

$$q_2 = K_o * p \\ = 0.5 * 5 = 2.5 \text{ KN/m}$$

$$Q_2 = q_2 * h \\ = 2.5 * 4 = 10$$

**Support reaction:**

$$R_A = 1.6 (5 * 8 * 10) + 1.6 (4 * 5 * 72) = 102.16 \text{ KN}$$

$$R_B = 1.6 (3 * 8 * 10) + 1.6 (72 * 5) = 29.04 \text{ KN}$$

$$M_u = 1.6 (72 * 4 * 7.50) + 1.6 (10 * 4 * 8) = 69.44 \text{ KN.m}$$

⇒ **Design of the shear force:**

Assume  $h = 300 \text{ mm}$ ,

$$d = 300 - 20 - 14 = 266 \text{ mm}$$

•  **$V_{max} = 102.16 \text{ KN}$**

$$wV_c = \frac{w\sqrt{f_c'} * b_w * d}{6}$$

$$wV_c = \frac{w\sqrt{24} * 1000 * 266}{6} = 162.9 \text{KN}$$

$$V_u < wV_c$$

**No shear Reinforcement is required.**

**⇒ Design of bending moment:**

• **Mu max = 69.44 KN.m**

$$M_n = \frac{M_u}{0.9} = \frac{69.44}{0.9} = 77.15 \text{KN.m}$$

$$R_n = \frac{M_n * 10^6}{b * d^2} = \frac{77.15 * 10^6}{1000 * 266^2} = 1.09 \text{Mpa}$$

$$m = \frac{F_y}{0.85 * f_c'} = \frac{420}{0.85 * 24} = 20.58$$

$$\rho = \frac{1}{m} * \left[ 1 - \sqrt{1 - \frac{2 * R_n * m}{F_y}} \right]$$

$$= \frac{1}{20.58} * \left[ 1 - \sqrt{1 - \frac{2 * 1.09 * 20.58}{420}} \right]$$

$$= 2.66 * 10^{-3}$$

$$A_{sreq} = \rho * b * d = 2.66 * 10^{-3} * 1000 * 266 = 7.076 \text{cm}^2/\text{m}$$

$$A_{smin} = 0.0012 * b * h = 0.0012 * 1000 * 300 = 3.60 \text{cm}^2/\text{m}$$

$$A_{smin} \leq A_{sreq}$$

➤ **Select 14@20cm/m**

- **Vertical reinforcement at compression face:**

$$A_{sreq} = A_{smin} = 3.60 \text{cm}^2/\text{m}$$

➤ **10@15cm/m**

- **Horizontal reinforcement:**

for two layers ...  $A_{s \text{ min}} = 0.002bh = 0.002 \cdot 300 \cdot 1000 = 600 \text{ mm}^2/\text{m}$ .

for one layer ...  $A_{s \text{ req}} = 600/2 = 300 \text{ mm}^2/\text{m}$ .

Use  $\emptyset 10 @ 20\text{cm}$ , with  $A_{s, \text{provided}} = 395 \text{ mm}^2/\text{m}$  ... in both sides.

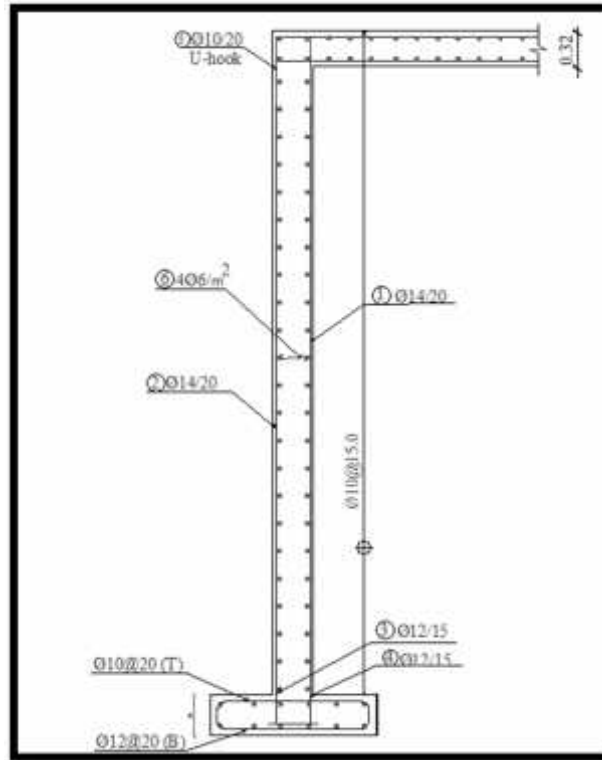


Figure (4-20) Basement Wall Reinforcement

## 4-12 Design of Footing.

### ✓ Design of Isolated Footing (F8):

⇒ Material:-

❖ Concrete:-B300

$f_c' = 30 \text{ N/mm}^2 (\text{MPa})$  For circular section

but for rectangular section ( $f_c' = 30 * 0.8 = 24 \text{ MPa}$ ).

❖ Reinforcement steel:-

The specified yield strength of the reinforcement  $\{f_y = 420 \text{ N/mm}^2 (\text{MPa})\}$ .

### • Load Calculations :- (From Column Group)

Dead Load = 2359.92 KN , Live Load = 1149.48 KN

Total services load = 2359.92 + 1149.48 = 3509.4 KN

Total Factored load = 1.2\*2359.92 + 1.6\*1149.48 = 4671.072 KN

Column Dimensions (a\*b) = 70\*45 cm

Soil density = 18 Kg/cm<sup>3</sup>

Allowable Bearing Capacity = 500 KN/m<sup>2</sup>

Assume footing to be about (70 cm) thick.

$$q_{\text{allow}} = 500 - (0.7 * 25) - (0.25 * 18) - (0.2 * 25) = 473 \text{ KN/m}^2$$

**⇒ Determination of Footing Area:**

$$A = \frac{3509.4}{473} = 7.42 \text{ m}^2$$

Assume Square Footing

Select B = 2.8m

$$q_u = 4671.072 / (2.8 * 2.8) = 595.8 \text{ KN/m}^2$$

**\*Check for one-way shear strength:**

Assume h = 70 cm.

Assume,  $\phi = 16 \text{ mm}$ , cover = 75 mm

$$D = 700 - 75 - 16 = 609 \text{ mm}$$

$$V_u = q_{ult} \times \left( \frac{B - a}{2} - d \right) \times L$$

$$V_u = 595.8 * 2.8 * \left( \frac{2.8}{2} - 0.45 / 2 - 0.609 \right) = 944.22 \text{ KN}$$

$$w.V_c = w \cdot \left( \frac{1}{6} * \sqrt{f_c'} * b_w * d \right)$$

$$w.V_c = 0.75 * \frac{1}{6} * \sqrt{24} * 2800 * 609 = 1044.2 \text{ KN}$$

$$wV_c = 1044.2 > V_u = 944.22$$

**\*Check for two-way shear action):-**

$$V_u = P_u - FR_b$$

$$FR_b = q_u * \text{area of critical section}$$

$$V_u = 4671.072 - 595.8[(0.45 + 0.609) * (0.7 + 0.609)] = 4457.33 \text{ KN}$$

The punching shear strength is the smallest value of the following equations:-

$$w.V_c = w \cdot \frac{1}{6} \left( 1 + \frac{2}{S_c} \right) \sqrt{f'_c} b_o d$$

$$w.V_c = w \cdot \frac{1}{12} \left( \frac{\Gamma_s}{b_o/d} + 2 \right) \sqrt{f'_c} b_o d$$

$$w.V_c = w \cdot \frac{1}{3} \sqrt{f'_c} b_o d$$

Where:-

$$S_c = \frac{\text{Column Length (a)}}{\text{Column Width (b)}} = \frac{70}{45} = 1.55$$

$b_o$  = Perimeter of critical section taken at (d/2) from the loaded area

$$b_o = 2 * (.7 + 0.609) + 2 * (0.45 + 0.609) = 4.736 \text{ m}$$

$\Gamma_s = 40$  for interior column

$$w.V_c = w \cdot \frac{1}{6} \left( 1 + \frac{2}{S_c} \right) \sqrt{f'_c} b_o d = \frac{0.75}{6} * \left( 1 + \frac{2}{1.55} \right) * \sqrt{24} * 4736 * 609 = 24645.2 \text{ Kn}$$

$$w.V_c = w \cdot \frac{1}{12} \left( \frac{\Gamma_s}{b_o/d} + 2 \right) \sqrt{f'_c} b_o d = \frac{0.75}{12} * \left( \frac{40 * 609}{4736} + 2 \right) * \sqrt{24} * 4736 * 609 = 6308 \text{ Kn}$$

$$w.V_c = w \cdot \frac{1}{3} \sqrt{f'_c} b_o d = \frac{0.75}{3} * \sqrt{24} * 4736 * 609 = 3532 \text{ Kn} \Rightarrow \text{control}$$

$$V_c = 3532 \text{ Kn} < V_u = 4457.33 \text{ Kn} \text{.. not ok}$$

Try h=800 mm

D=709

$$b_o = 2 * (.7 + 0.709) + 2 * (0.45 + 0.709) = 5.136m$$

$$Vu = 4671.072 - 595.8[(0.45 + 0.709) * (0.7 + 0.709)] = 3698.11KN$$

$$w.V_c = w \cdot \frac{1}{3} \sqrt{f'_c} b_o d = \frac{0.75}{3} * \sqrt{24} * 4736 * 709 = 4459.8Kn$$

$$wV_c = 4459.8 > Vu = 3698.11 \Rightarrow OK$$

**⇒ Design of Bending Moment:**

1) At short dimension column "45cm"

Assume,  $\phi = 16mm$  , cover=75mm

$$H = 800mm$$

$$\begin{aligned} Mu &= \left( q_{ult} \times B \times \left( \frac{L}{2} - \frac{a}{2} \right) \right) \times 0.5 \left( \frac{L}{2} - \frac{a}{2} \right) \\ &= \left( 595.8 \times 2.8 \times \left( \frac{2.8}{2} - \frac{0.45}{2} \right) \right) \times 0.5 \left( \frac{2.8}{2} - \frac{0.45}{2} \right) = 1151.6KN.m \end{aligned}$$

$$Mn = 1151.6/0.9 = 1279.56 KN.m$$

$$d = 800 - 75 - 16/2 = 717 mm$$

$$Rn = \frac{Mn}{b * d^2} = \frac{1279.56 \times 10^6}{2800 \times 717^2} = 0.88Mpa$$

$$m = \frac{F_y}{0.85 f'_c} = \frac{420}{0.85 \times 24} = 20.58$$

$$\rho = \frac{1}{m} \left( 1 - \sqrt{1 - \frac{2mRn}{f_y}} \right)$$

$$\rho = \frac{1}{20.58} \left( 1 - \sqrt{1 - \frac{2 \times 20.58 \times 0.88}{420}} \right) = 0.00214$$

$$As_{req} = 0.00214 \times 2800 \times 717 = 4296.264 mm^2$$

$$As_{min} = 0.0018 * 2800 * 800 = 4032mm^2$$

$$As_{min} = 4032mm^2 \leq As_{req} = 4296.264mm^2, , , OK.$$

➤ Use 24Ø16 with  $As = 4826.4mm^2$   $As_{req} = 4296.264mm^2$

**\*Check for spacing :**

$$s = \frac{2800 - 2 \cdot 75 - 24 \cdot 16}{23} = 98.5\text{mm}$$

Step "s" the smallest of

1. 450mm control

2.  $3h = 3 \cdot 800 = 2400\text{mm}$

$S = 98.5 < 450$  ,,,,, Ok✓

**2) At long dimension column "70cm"**

Assume,  $\phi = 16\text{mm}$  , cover = 75mm

$$\begin{aligned} \text{Take } H &= 800\text{mm. } M_u = \left( q_{ult} \times B \times \left( \frac{B-b}{2} \right) \right) \times 0.5 \left( \frac{B-b}{2} \right) \\ &= \left( 595.8 \times 2.8 \times \left( \frac{2.8 - 0.70}{2} \right) \right) \times 0.5 \left( \frac{2.8 - 0.70}{2} \right) = 919.61\text{KN.m} \end{aligned}$$

$$M_n = 919.61 / 0.9 = 1021.797 \text{ KN.m}$$

$$d = 800 - 75 - 16 / 2 = 717\text{mm}$$

$$R_n = \frac{M_n}{b \cdot d^2} = \frac{1021.797 \times 10^6}{2800 \times 717^2} = 0.71\text{Mpa}$$

$$m = \frac{F_y}{0.85 f_c'} = \frac{420}{0.85 \times 24} = 20.58$$

$$\dots = \frac{1}{m} \left( 1 - \sqrt{1 - \frac{2mR_n}{f_y}} \right)$$

$$\dots = \frac{1}{20.58} \left( 1 - \sqrt{1 - \frac{2 \times 20.58 \times 0.71}{420}} \right) = 0.00172$$

$$A_{s_{req}} = 0.00172 \times 2800 \times 717 = 3453.072 \text{ mm}^2$$

$$A_{s_{min}} = 0.0018 \times 2800 \times 800 = 4032\text{mm}^2$$

$$A_{s_{\min}} = 4032 \text{mm}^2 \geq A_{s_{\text{req}}} = 3453.072 \text{mm}^2$$

Use 22Ø16 with  $A_s = 4424.2 \text{mm}^2$   $A_{s_{\text{req}}} = 4032 \text{mm}^2$ , OK .

check for spacing :

$$s = \frac{2800 - 2 \cdot 75 - 22 \cdot 16}{21} = 109.5 \text{mm}$$

Step "s" the smallest of

1. 450mm control
2.  $3h = 3 \cdot 800 = 2400 \text{mm}$

$$S = 109.5 < 450 \quad \text{,,,,,} \quad \text{o k.}$$

- (4.8.6 ) Design the column –footing joint "dowels":

$$P_u = 4671.072 \text{ KN}$$

$$0.85 f_c A_1 \frac{A_2}{A_1}$$

$$\text{Where } \frac{A_2}{A_1} \leq 2$$

$A_2$  is area lower base

$A_1$  is the area of section column

$$= \mathbf{0.65}$$

$\Rightarrow$  **The allowable bearing on the base of the column is**

$$0.85 f_c A_1 = 0.65 \cdot 0.85 \cdot 24 \cdot 700 \cdot 450 \cdot 10^{-3} = 4176.9 \text{KN}$$

$\Rightarrow$  **The allowable bearing on the footing is**

$$\frac{A_2}{A_1} = \frac{2.8 \cdot 2.84}{0.70 \cdot 0.45} = 4.988 \geq \mathbf{2} \text{ take } \frac{A_2}{A_1} = \mathbf{2}$$

$$0.85 f_c A_1 \frac{A_2}{A_1} = 0.65 \cdot 0.85 \cdot 24 \cdot 700 \cdot 450 \cdot 2 \cdot 10^{-3} = 1670.76 \text{KN}$$

$$P_u = 6338.612 < 7038.85$$

the dowels is not need.

The min area of dowels  $A_{smin} = 0.005 A_g = 0.005 \cdot 700 \cdot 450 = 1575 \text{mm}^2$   
 Select  $8\text{Ø}16$ .

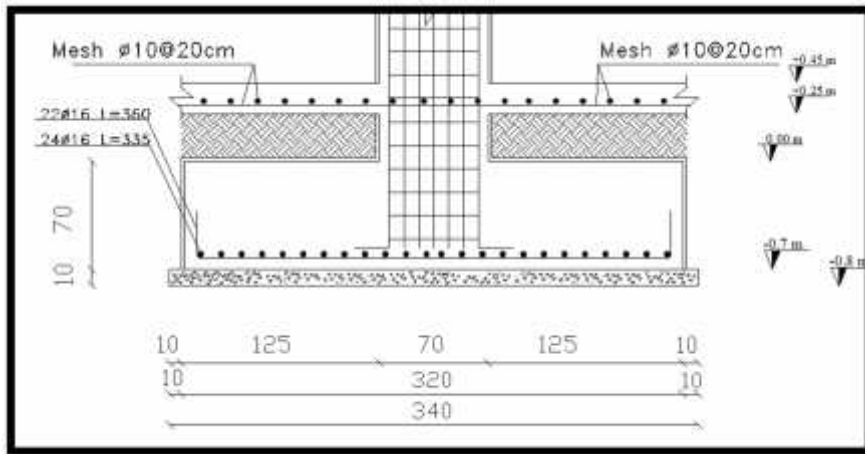


Figure (4-21) : section of the footing

## والتوصيات

---

. 1-5

. 2-5 التوصيات .

. 3-5

## 1-5

من خلال هذا التجوال في هذا البحث، و التعرف على معطياته و جوانبه، تم الخروج بملخصة هذا البحث من خلال نتائج تتمثل فيما يلي:

- (1) إن فهم المخططات المعمارية له دور كبير في إيجاد الحلول الإنشائية الملائمة لنوع الاستخدام في المبنى.
- (2) إن القدرة على الحل اليدوي ضرورية للمصمم الإنشائي للتأكيد على حل البرامج المحسوبة وفهم طريقة عملها.
- (3) التعرف على العناصر الإنشائية، وكيفية التعامل معها، ومع آلية عملها، وذلك ليتم تصميمها تصميماً جيداً يحقق الأمان و القوة الإنشائية .
- (4) سيتم عمل مقارنة بين نتائج التصميم للعناصر الإنشائية بشكل ثنائي الأبعاد من جهة، وبشكل ثلاثي الأبعاد من جهة أخرى ودراسة هذه النتائج من عدة جوانب.

## 2-5 التوصيات

- (1) يجب أن يكون هنالك تنسيق بين المصمم المعماري والإنشائي خلال عملية التصميم حتى ينتج مبنى متكاملًا إنشائياً ومعمارياً.
- (2) يوصى بتنفيذ المشروع حسب المخططات المرفقة بالمشروع بأقل تغييرات ممكنة.
- (3) ينصح بوجود مهندس مشرف للإشراف على التنفيذ وأن يلتزم بالمخططات والشروط لضمان التنفيذ.
- (4) يجب استكمال التصميم الكهربائي و الميكانيكي للمشروع قبل المباشرة في التنفيذ لإدخال أي تعديلات محتملة عليه من الناحية الإنشائية.

(1

. 1990

(2

- 3) ACI Committee 318 (2014), ACI 318-14: Building Code Requirements for Structural Concrete and Commentary, American Concrete Institute, ISBN 0-87031-264-2.