

جامعة بوليتكنك فلسطين

كلية الهندسة

دائرة الهندسة المدنية والمعمارية

هندسة مباني

الخليل - فلسطين



مشروع التخرج

التصميم الإنشائي لـ "مركز ام الشرابط الصحي " في مدينة البيرة(رام الله).

فريق العمل :

معتز محمد أحمد فروخ

إشراف:

م.إيناس الشويكي

٢٠٢٠-٢٠١٩

جامعة بوليتكنك فلسطين

كلية الهندسة

دائرة الهندسة المدنية والمعمارية

هندسة مباني

الخليل - فلسطين



التصميم الإنثائي لـ "مركز ام الشرايط الصحي " في مدينة البيرة(رام الله).

فريق العمل :

معتز محمد أحمد فروخ.

بناء على توجيهات المشرفة على المشروع المهندسة ايناس الشويكي وموافقة جميع أعضاء اللجنة المختصة، تم تقديم هذا المشروع إلى دائرة الهندسة المدنية والمعمارية في كلية الهندسة للوفاء بمتطلبات الدائرة لدرجة البكالوريوس.

توقيع رئيس الدائرة

توقيع مشرف المشروع

م. فيضي شبانة

م. ايناس شويكي

أغسطس

٢٠٢٠-٢٠١٩

## الإهـداء

إلى .... المعلم الأول سيد البشرية .... رسولنا محمد بن عبد الله (صلى الله عليه وسلم) .

إلى .... من هم أحق منا بالحياة إلى .... الشهداء .

إلى .... الأسود الرابضة خلف القضبان .... إلى من كسروا قيد السجان إلى .... الأسرى .

إلى .... أنشودة الصغر وقدوة الكبر إلى .... أبي العزيز .

إلى .... نبع العطاء وسيل الحنان إلى .... أمي العزيزة .

إلى .... عنوان سعادتي .... إلى .... إخوتي الأعزاء .

إلى .... هبة السماء .... إلى .... أصدقائي الأوفياء .

إلى .... الشموع المحترقة لإنارة الدرب إلى .... أستاذتي .

إلى .... من عرفتهم في زمن قل فيه الأخيار .... زملائي وزميلاتي .

إلى .... منهل العلم إلى .... جامعي .

إلى .... من أحبني وأحبيته.

ن Heidi هذا البحث .

معتن فروخ

## شكر وتقدير

إن الشكر و الممنة لا تليق إلا لواهب العقول و منير الدروب الله عز و جل .

فحمدأ الله حمدأ لا ينتهي عند حد ولا ينقطع عند أجل .

كما و أتقدم بجزيل الشكر و الامتنان إلى بانية الجيل الواعد ... جامعة بوليتكنك فلسطين

إلى كلية الهندسة و التكنولوجيا

إلى دائرة الهندسة المدنية و المعمارية ... بطارقها التدريسي و الإداري .

إلى الذين مهدوا لنا طريق و العلم و المعرفة ... إلى جميع أساتذتنا الأفاضل ...

"كن عالما ... فان لم تستطع فلن متعلما، فان لم تستطع فأحب العلماء، فان لم تستطع فلا تبغضهم"  
إلى المشرفة على هذا المشروع المهندسة ... إيناس الشويكي .

وختام القول مسک، فكل الشكر لأبائنا وأمهاتنا أصحاب الدور الأبرز في الوصول إلى ما  
وصلنا إليه.

معتز فروخ

## خلاصة المشروع

**التصميم الإنثائي لـ " مركز ام الشرابط الصحي " في مدينة البيرة (رام الله).**

**فريق العمل :**

**معتز محمد أحمد فروخ**

**إشراف :**

**م. ايناس شويكي .**

**أغسطس - ٢٠٢٠ م**

يمكن تلخيص هدف المشروع في عمل التصميم الإنثائي لجميع العناصر الإنثائية التي يحتويها المشروع، من عقدات وجسور وأعمدة وأساسات وجدران وغيرها من العناصر الإنثائية.

يتكون المبني من ثلاثة طوابق ، وتبلغ المساحة الإجمالية (٢٧٦١) متر مربع ، 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.

تكمن أهمية المشروع في تنوع العناصر الإنثائية في المبني مثل الجسور والأعمدة والبلاطات الخرسانية.

من الجدير بالذكر أنه سيتم استخدام الكود الأردني لتحديد الأحمال الحية ، أما بالنسبة للتحليل الإنثائي وتصميم المقاطع فسيتم استخدام الكود الأمريكي (ACI\_14\_318) ، ولا بد من الإشارة إلى أنه سيتم الاعتماد على بعض برامج الحاسوب مثل:-

AutoCAD(2018), Atir , SAFE, ETABS, Microsoft Office.

**والله ولي التوفيق**

# **Structural Design for Um Al-Sharayet Clinics in Ramallah**

**Prepared by:**

**MOATAZ M.A. FROUKH**

• Palestine Polytechnic University 2020

**Supervisor**

Eng:Inas shweiki

## **Abstract**

The idea of this project can be summarized by preparing Shopping Mall in Hebron. Which consists of all facilities that should be available in any Mall .

The project is consists of four floors, and the total area of the building is 2761 meter square, the design of the project is based on the multiplicity of spatial cluster and distributed consistently aesthetically and functional .

We used ACI-318-14 code and structural designing programs such, ATIR, AutoCAD (2018), 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 based on the prepared design.

God grants success

## فهرس المحتويات

رقم الصفحة	الموضوع
I	تقرير المشروع
II	تقييم مشروع التخرج
III	الإهداء
IV	الشكر والتقدير
V	الملخص باللغة العربية
VI	الملخص باللغة الإنجليزية
VII	فهرس المحتويات
XI	فهرس الجداول
X	فهرس الأشكال
XII	<b>List of abbreviations</b>
١	<b>الفصل الأول : المقدمة</b>
٢	١-١ المقدمة
٢	٢-١ أهداف المشروع
٣	٣-١ مشكلة المشروع
٣	٤-١ حدود مشكلة المشروع
٣	٥-١ المسلمات
٣	٦-١ فصول المشروع
٤	٧-١ إجراءات المشروع
٥	<b>الفصل الثاني : الوصف المعماري</b>
٦	١-٢ مقدمة
٦	٢-٢ لمحة عامة عن المشروع
٧	٣-٢ موقع المشروع
٨	١-٣-٢ أهمية الموقع
٨	٢-٣-٢ حركة الشمس والرياح
٨	٣-٣-٢ الرطوبة
٩	٤-٢ وصف طوابق المشروع
٩	١-٤-٢ Basement
١٠	٢-٤-٢ الطابق الأرضي
١١	٣-٤-٢ الطابق الأول
١٢	<b>٥-٢ الواجهات</b>
١٢	١-٥-٢ الواجهة الرئيسية (الشمالية)
١٣	٢-٥-٢ الواجهة الغربية
١٤	٣-٥-٢ الواجهة الجنوبية
١٥	٤-٥-٢ الواجهة الشرقية

## ٦- المقاطع

١٦	١-٦-٢ المقطع أـ
١٦	٢-٦-٢ المقطع بـ
١٧	٦-٢ وصف الحركة والمداخل
١٨	٧-٢ المداخل
١٨	

## ١٩

٢٠	١-٣ مقدمة
٢٠	٢-٣ هدف من التصميم الإنساني
٢٠	٣-٣ مراحل التصميم الإنساني
٢١	٤-٣ الأحمال
٢١	١-٤-٣ الأحمال الميئية
٢١	٢-٤-٣ الأحمال الحية
٢٢	٣-٤-٣ الأحمال البيئية
٢٢	١-٣-٤-٣ أحمال الرياح
٢٣	٢-٣-٤-٣ أحمال الثلوج
٢٤	٣-٣-٤-٣ أحمال الزلازل
٢٤	٥-٣ الاختبارات العملية
٢٥	٦-٣ العناصر الإنسانية المكونة للمبني
٢٥	١-٦-٣ العقدات
٢٥	١-٦-٣-١ عقدات العصب ذات الاتجاه الواحد
٢٦	٢-٦-٣ الجسور
٢٧	٣-٦-٣ الأدراج
٢٨	٤-٦-٣ الأعمدة
٢٩	٥-٦-٣ جدران القص
٣٠	٦-٦-٣ جدران الاستنادية
٣١	٧-٦-٣ الأساسات
٣٢	٧-٣ برامج الحاسوب

## الفصل الرابع : Structural Analysis and Design

٣٣	١-٤ Introduction
٣٤	٢-٤ Design method and requirements
٣٤	٣-٤ Check of Minimum Thickness of Structural Member
٣٥	٤-٤ Design of Topping
٣٦	٥-٤ Design of One Way Rib Slab (R6)
٣٨	٦-٤ Design of Beam (BB08 )
٤٤	٧-٤ Design of Column (C32)
٤٩	٨-٤ Design of Basement Wall
٥٣	٩-٤ Design of Stair
٥٦	١٠-٤ Design of Isolated Footing (F4)
٦٥	١١-٤ Design of Shear Wall (sw11)
٦٩	



## فهرس الجداول

<u>رقم الصفحة</u>	<u>الجدول</u>	<u>رقم الجدول</u>
5	الجدول الزمني للمشروع	1-1
21	الكتافة النوعية للمواد المستخدمة	1-3
21	الأحمال الحية المبنى	2-3
22	سرعة وضغط الرياح اعتماداً على الكود الألماني DIN1055-5	3-3
23	أحمال الثلوج حسب الارتفاع عن سطح البحر	4-3
35	Check Of Minimum Thickness Of Structural Member	4-1
36	Dead load calculation	4-2
39	Dead load calculation of Rib (R6)	4-3
44	Dead load calculation of Beam (8)	4-5

## فهرس الاشكال

<u>رقم الصفحة</u>	<u>الشكل</u>	<u>رقم الشكل</u>
٧	خارطة الموقع الجغرافي لمدينة البيره	١-٢
٩	المسقط الافقى لطابق التسوية	٢-٢
١٠	المسقط الافقى للطابق الارضي	٣-٢
١١	المسقط الافقى للطابق الاول	٤-٢
١٢	الواجهة الشمالية	٥-٢
١٣	الواجهة الغربية	٦-٢
١٤	الواجهة الجنوبية	٧-٢
١٥	الواجهة الشرقية	٨-٢
١٦	المقطع أـأـ	٩-٢
١٧	المقطع بـبـ	١٠-٢
٢٣	تأثير الرياح على المبني من حيث الارتفاع	١-٣
٢٣	تأثير الرياح على المبني من حيث البيئة المحيطة به	٢-٣
٢٥	العقدات العصب ذات الاتجاه الواحد	٣-٣
٢٦	الجسور	٤-٣
٢٧	الدرج	٥-٣
٢٨	الأعمدة الدائرية والمستطيلة	٦-٣
٢٩	جدار القص	٧-٣
٣٠	جدار الاستنادي	٨-٣
٣١	الأساس المفرد	٩-٣
36	Topping Load.	4-1
38	One Way Rib Slab (R6)	4-2
40	Statically System and Loads Distribution of : . (Rib(R6))	4-3
41	Shear and Moment Envelope Diagram of Rib (R6)	4-4
43	Beam (BB, 08)	4-5
45	Statically System and Loads Distribution of Beam (BB 08).	4-6
46	Shear and Moment Envelope Diagram of Beam (BB 08)	4-7
49	Column section	4-8
52	Column section stirups	4-9
54	basement wall	4-10
54	Moment /Shear Envelope of basement wall	4-11
56	Stair plan.	4-12
57	Stair Section	4-13

58	Statically System and Loads Distribution of Flight	4-14
58	Shear and Moment Envelope Diagram of : Flight	4-15
62	Statically System and Loads Distribution Of Middle Landing	4-16
62	Shear and Moment Envelope Diagram of Middle lading	4-17
64	Stair Reinforcement Details	4-18
65	Section in F4	4-19
69	footing -plan reinforcement	4-20

## List of Abbreviations

- **Ac** = area of concrete section resisting shear transfer.
- **As** = area of non-prestressed tension reinforcement.
- **A<sub>s̄</sub>** = area of non-prestressed compression reinforcement.
- **Ag** = gross area of section.
- **Av** = area of shear reinforcement within a distance (S).
- **At** = 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>c̄</sub>** = compression strength of concrete .
- **f<sub>y</sub>** = specified yield strength of non-prestressed reinforcement.
- **h** = overall thickness of member.
- **Ln** = 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.
- **Lw** = length of wall.

- $M$  = bending moment.
- $M_u$  = factored moment at section.
- $M_n$  = nominal moment.
- $P_n$  = nominal axial load.
- $P_u$  = factored axial load
- $S$  = Spacing of shear in direction parallel to longitudinal reinforcement.
- $V_c$  = nominal shear strength provided by concrete.
- $V_n$  = nominal shear stress.
- $V_s$  = nominal shear strength provided by shear reinforcement.
- $V_u$  = factored shear force at section.
- $W_c$  = 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.
- $\dot{\epsilon}_s$  = strain of compression steel.
- $\rho$  = ratio of steel area .



١

## الفصل الأول

### المقدمة

١-١ المقدمة.

٢-١ أهداف المشروع.

٣-١ مشكلة المشروع.

٤-١ حدود مشكلة المشروع.

٥-١ المسلمات.

٦-١ فصول المشروع.

٧-١ إجراءات المشروع.

**١-١ المقدمة :**

الهندسة بصفة عامة هي الجسد الذي يجمع بين الأدوات التقنية المتاحة والأنشطة والمعرفة ، فهي النشاط الاحترافي الذي يستخدم التخيل والحكمة والذكاء في تطبيق العلوم والتكنولوجيا والرياضيات و الخبرة العملية لكي تستطيع أن تصمم وتنتج وتدبر العمليات التي تتناسب واحتياجات البشرية .

فالهندسة المدنية عموما هي الوسيلة الوحيدة التي تجعل من العالم مكاناً مناسباً وأصلاح للعيش فيه .

و هندسة المباني خصوصاً هي الهندسة التي تعنى بجانب توفير المسكن المطلوب بالمواصفات المطلوبة وبالجودة المطلوبة وبالموارد المتاحة لكل فرد في المجتمع .

والمهندس المدني هو الذي يقوم بالتصميم والتنفيذ والإشراف على التنفيذ للمشروعات المختلفة ، ويكمّن دوره الفعال في ارتباط عمله ارتباطاًوثيقاً بأرواح 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 وراء وجه الطبيعة.

**١-٢ أهداف المشروع :**

نأمل من هذا المشروع بعد إكماله أن تكون قد وصلنا إلى الأهداف التالية:

١. القدرة على اختيار النظام الإنساني المناسب للمشروع وتوزيع عناصره الإنسانية على المخططات، مع مراعاة الحفاظ على الطابع المعماري.
٢. القدرة على تصميم العناصر الإنسانية المختلفة.
٣. تطبيق وربط المعلومات التي تم دراستها في المسافات المختلفة .
٤. إتقان استخدام برامج التصميم الإنساني ومقارنتها مع الحل اليدوي.

### ١-٣ مشكلة المشروع :

تتمثل مشكلة هذا المشروع في التحليل والتصميم الإنساني لجميع العناصر الإنسانية المكونة للمبني، وفي هذا المجال الذي تم تحليل كل عنصر من العناصر الإنسانية مثل البلاطات والأعصاب والأعمدة والجسور....الخ وذلك بتحديد الأحمال الواقعة عليه ومن ثم تحديد أبعاده وتصميم التسلیح اللازم له مع الأخذ بعين الاعتبار عامل الأمان للمنشأ ، ومن ثم تم عمل المخططات التنفيذية للعناصر الإنسانية التي تم تصميمها ، لإخراج هذا المشروع من حيز الاقتراح إلى حيز التنفيذ.

### ١-٤ حدود مشكلة المشروع :

تكمّن حدود المشروع في تصميم العناصر الإنسانية المختلفة، حيث تم عمل تصميم متكامل لهذه العناصر من جسور، أعمدة ، أساسات، جدران القص ، وعمل المخططات الإنسانية المتكاملة بجميع تفاصيلها .

### ١-٥ المسلمات :

١. اعتماد الكود الأمريكي في التصميم الإنسانية المختلفة (ACI-318-14) .
٢. استخدام برامج التحليل والتصميم الإنسائي مثل (Atir18)
٣. برامج أخرى مثل Microsoft office Word , Power Point , Excel , AutoCAD

### ١-٦ فصول المشروع :

يحتوي هذا المشروع على خمسة فصول وهي:

- ١- الفصل الأول : يشمل المقدمة العامة .
- ٢- الفصل الثاني : يشمل الوصف المعماري للمشروع.
- ٣- الفصل الثالث : يشمل وصف العناصر الإنسانية للمبني.
- ٤- الفصل الرابع : التحليل والتصميم الإنسائي لبعض العناصر الإنسانية.
- ٥- الفصل الخامس : النتائج و التوصيات.

## **٧-١ إجراءات المشروع :**

- ١) دراسة المخططات المعمارية وذلك للتأكد من صحتها من النواحي المعمارية وتوافقها مع أهداف المشروع مع إجراء كافة التعديلات المعمارية الالزمة عليها، وإكمال النقص الموجود فيها إن وجد.
- ٢) دراسة العناصر الإنسانية المكونة للمبنى والآلية الأنسب لتوزيع هذه العناصر كالأعمدة والجسور والأعصاب بشكل لا يصطدم مع التصميم المعماري الموضوع ويحقق الجانب الاقتصادي و عامل الأمان.
- ٣) تحليل العناصر الإنسانية والأحمال المؤثرة عليها.
- ٤) تصميم بعض العناصر الإنسانية بناء على نتائج التحليل.
- ٥) استخدام بعض برامج التصميم المختلفة في بعض الحسابات.

٨-١ الجدول الزمني للمشروع :

والجدول التالي يوضح تسلسل أعمال المشروع والزمن اللازم لكل نشاط :

الأسابيع	الفعاليات
32	اختبار المشروع
31	دراسة الموقع
30	دراسة المبني معماري
29	دراسة المبني انسانيا
28	توزيع الأعمدة
27	التحليل الانساني للمقدمة
26	التصميم الانساني للمقدمة
25	إعداد مقدمة المشروع
24	عرض مقدمة المشروع
23	التحليل الانساني
22	التصميم الانساني
21	إعداد مخططات المشروع
20	كتابه المشروع
19	عرض المشروع
18	
17	
16	
15	
14	
13	
12	
11	
10	
9	
8	
7	
6	
5	
4	
3	
2	
1	

جدول (١-١) الجدول الزمني للمشروع خلال السنة الدراسية (٢٠١٩ - ٢٠٢٠) الفصل الدراسي الاول و الفصل الدراسي الثاني.

٢

## **الفصل الثاني**

### **الوصف المعماري**

١-٢ مقدمة .

٢-٢ لمحة عامة عن المشروع .

٣-٢ موقع المشروع .

٤-٢ وصف طوابق المشروع .

٥-٢ الواجهات .

٦-٢ وصف الحركة و المداخل .

٧-٢ المداخل.

## ١-٢ مقدمة :

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

وبهذا أصبحت العمارة فنًّا و موهبة وأفكار، تستمد و قوتها مما و هبته الله للمعماري من مواهب الجمال. وإذا كان لكل فن أو علم ضوابط و حدود يقف عندها فإن العمارة لا تخضع لأي حد أو قيد، فهي تتأرجح مابين الخيال والواقع؛ والنتيجة قد تكون أبنية متناهية البساطة والصراحة تثير فينا بعض الفضول رغم أنها قد تخبي لنا العديد من المفاجآت عندما ندخلها و نتفاعل مع تفاصيلها.

وقد يبدو المبني بسيطاً من الخارج، وكأنه مفكك إلى عدة قطع ضخمة دون الشعور بالاتصال بين هذه القطع؛ مع أنها في حقيقة الأمر متصلة و مترابطة عبر عدة فراغات وجسور. وقد يعتمد المبني في تركيبته الهندسية اعتماداً كلياً على شكل هندسي منتظم كوحدة متكررة في كل أجزاء المبني، وإن كانت أحياناً تحرّف و تقطع لتخرج بتركيبة بصرية لا توحى بارتباطها بالشكل المنتظم.

إن عملية التصميم لأي منشأ أو مبني يتم عبر عدة مراحل حتى يتم إنجازه على أكمل وجه، تبدأ أولاً بمرحلة التصميم المعماري حيث يتم في هذه المرحلة تحديد شكل المنشأ و يُؤخذ بعين الاعتبار تحقيق الوظائف و المتطلبات المختلفة التي من أجلها سيتم إنشاء هذا المبني، حيث يجري توزيع أولي لمراقبة، بهدف تحقيق الفراغات والأبعاد المطلوبة و تحديد موقع الأعمدة و المحاور، و يتم في هذه العملية أيضاً دراسة الإنارة و التهوية و الحركة و التقلل و غيرها من المتطلبات الوظيفية.

وبعد الانتهاء من مرحلة التصميم المعماري وإيجادها بصورة النهاية تبدأ عملية التصميم الإنساني التي تهدف إلى تحديد أبعاد العناصر الإنسانية وخصائصها اعتماداً على الأحمال المختلفة الواقعة عليها والتي يتم نقلها عبر هذه العناصر إلى الأساسات ومن ثم إلى التربة.

## ٢-٢ لمحَة عامة عن المشروع :

ان النمو العمراني المستمر في البيرة يؤثر على مركز المدينة مما أدى إلى ازدحام المركبات و صعوبة الوصول إليها و نقص في الخدمات وهذا يتطلب بذل جهود أكبر لتخفيض الضغط على وسط مدينة البيرة من خلال التحرك نحو مناطق التوسيع الحضري في اعقاب التجارب العالمية كنموذج لحل المشكلة لذلك يهدف المشروع المقترن إلى اختيار موقع مناسب داخل مناطق التوسيع في مدينة البيرة حيث يخفف من حد الازمة في وسط المدينة.

**٣-٢ موقع المشروع :**

لتصميم أي مشروع فإنه ينبغي دراسة الموقع المراد تشييد المبنى فيه بعناية فائقة سواء تعلق ذلك بالموقع الجغرافي أم بتأثير القوى المناخية السائدة في المنطقة. بحيث تساند العناصر القائمة و علاقتها بالتصميم المقترن في تألف وتناغم لتحقيق التصميم الأمثل.

فذلك يجب إعطاء فكرة عامة عن عناصر الموقع، من توضيح لمقاسات الأرض المقترنة للبناء، علاقة الموقع بالشوارع والخدمات المحيطة، ارتفاع المباني المحيطة، واتجاه الرياح السائدة والضجيج ومسار الشمس.

الموقع المقترن للمشروع هو جزء من ارض مساحتها (٤٣٢٨) م٢ بالقرب من موقع المقر العام للدفاع المدني الفلسطيني في مدينة البيرة ، ترتفع قطعة الأرض ٨٨٥ م عن سطح البحر ،



الشكل (١-٢) خارطة الموقع الجغرافي لقطعة الارض .

**١-٣-٢ أهمية الموقع :****الشروط العامة لاختيار الموقع :**

إن عملية اختيار أرض لإقامة مركز صحي لا تقييم بشكل أساسي لتوفر قطعه الأرض بل تقييم على أساس ومعايير تساعد في وضع قرار سليم يوجه المشروع إلى ذلك المסלك الذي يضفي على خدمات المشروع وأجزائه صبغة التكامل والتوافق مع النسيج الحضري العام . وفيما يلي عدة نقاط مهمة في عملية اختيار أرض لمركز صحي :

١. **جغرافية الموقع :** هو الجانب الذي يختص في دراسة موقع الأرض بالنسبة للنسيج العمراني بشكل عام ، وتأثير الموقع على وظيفة المبني ، ودراسة المناخ وطبيعة جغرافية الأرض .
٢. **شبكة المواصلات :** هو الجانب الذي يتم فيه دراسة الطرق الرئيسية والفرعية المؤدية للموقع.
٣. **الغطاء النباتي :** هو الجانب الذي يتحدث عن طبيعة الأرض من حيث احتواها على الغطاء النباتي من أشجار ونباتات .
٤. **أنماط المباني المحيطة :** طبيعة المباني المحيطة بقطعة الأرض ونوعها ، تجارية ،صناعية ،سكنية، أم خدمانية ... الخ . وكيفية تأثير هذه المباني على قطعه الأرض وتأثيرها على المبني المراد إنشاؤه ، ونوعية مواد البناء المستخدمة في المباني المحيطة وارتفاعاتها إن وجدت .

**٢-٣-٢ حركة الشمس و الرياح :**

تتعرض مدينة البيرة إلى رياح شمالية غربية وهي رياح باردة جدا وجافة ،وال إليها يعود انخفاض الحرارة في المناطق المرتفعة ، كما تتعرض إلى الرياح الجنوبية الغربية وهي رياح محملة بالأمطار والرطوبة . ونظراً لموقعها الجغرافي فإن الرياح الغربية تهب عليها وتصطدم بتيارات دافئة ، وتلقي تلك القادمة من الشرق بالرياح القادمة من الغرب فتقلل من رطوبتها وتجعلها أكثر انسجاما ، إذ تجعل الهواء معتدلا جافا كما تهب على المدينة رياح جافة كرياح الخمسين في أواخر فصل الربيع.

إن دراسة حركة الشمس والرياح من العوامل المهمة في تحليل المبني، فالشمس طاقة مرغوب فيها، وتوجيه المبني تجاه الشمس مع حمايته من السطوع 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، وللرياح تأثير كبير على المبني، فهي تعد حمل أفقى يؤثر على جدران المبني، وبالتالي على الهيكل الإنساني له فيجب مراعاة تأثير الرياح والشمس على المبني ليتم تصميمه بشكل يلبي شروط التصميم المتعلقة بالتهوية .

**٢-٣-٣ الرطوبة:**

مناخ مدينة البيرة ( رام الله ) يتأثر بمناخ فلسطين الذي يعرف بأنه جاف وحار صيفاً ومتعدل وماطر شتاءً، ومناخ البيرة يتباين تبعاً للتضاريس والمسطحات المائية المجاورة والبعد عن الصحراء، أما فيما يتعلق بالأمطار فإن معدلات التساقط مقاولة تبعاً للتضاريس المنطقية الجغرافية حيث تتراوح ما بين ( ٤٠٠-٦٠٠ ملم ) سنوياً.

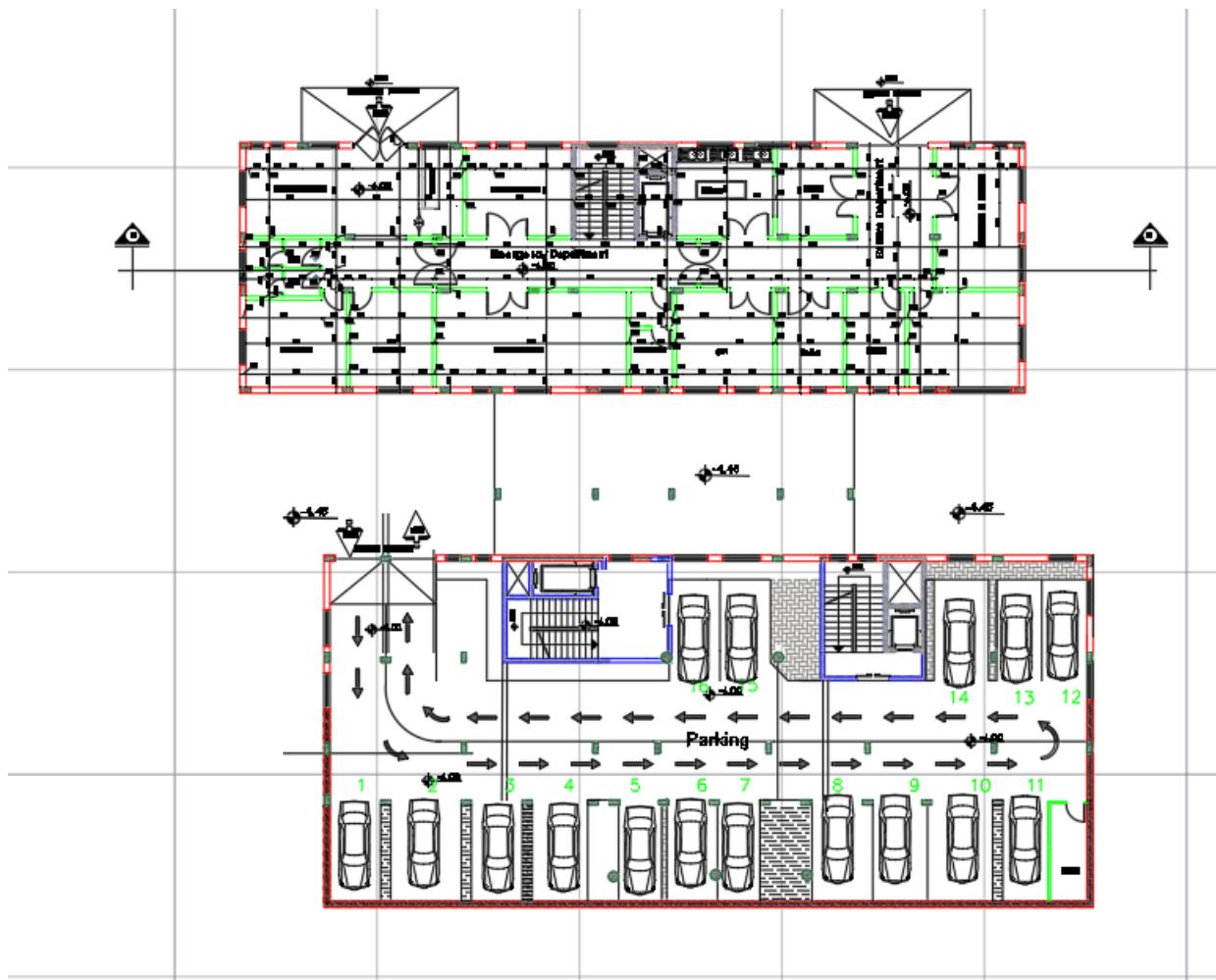
**٤-٤ وصف طوابق المشروع :-**

يتكون المشروع من ثلاثة طوابق ذات تنوع خدماتي ، وهو عبارة عن عيادات ذو مرافق متعددة، التوزيع المعماري لهذه المرافق يتسم بالتعقيد وعدم التماثل بين الطوابق وهذا أدى إلى صعوبة في التصميم الإنثائي للمشروع

**٤-٤-٢ الطابق التسوية :-**

(منسوب 4.00 م) بمساحة تقدر بـ 1160 م<sup>٢</sup>.

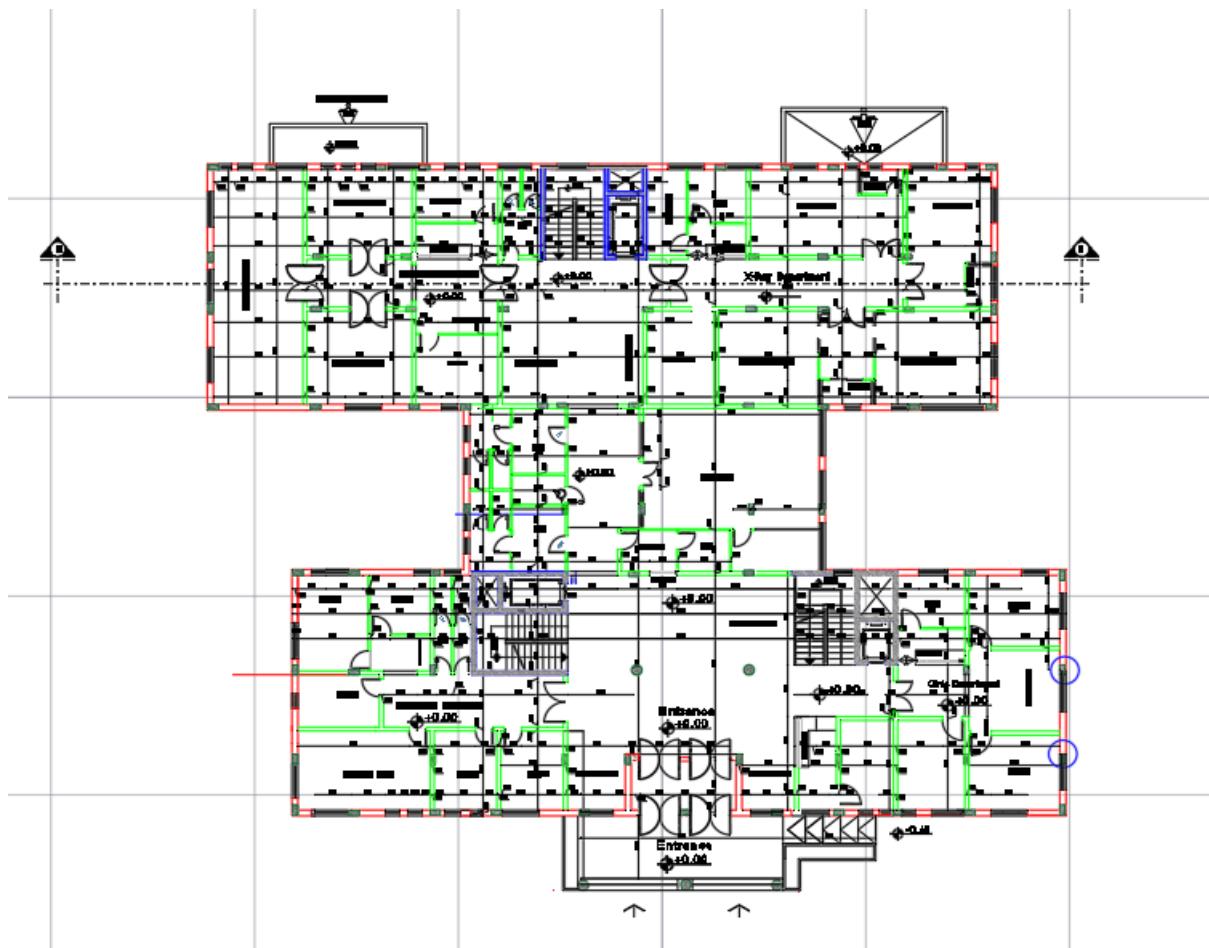
يتكون الطابق التسوية من مواقف للسيارات وغرفة محول ومخازن للمحلات كما هو موضح في الشكل (٤-٢) .



الشكل (٤-٢) : مسقط الطابق التسوية.

٢-٤-٢ الطابق الأرضي:-

(منسوب 0.00 م) بمساحة تقدر ب 950 م<sup>٢</sup>. يتكون الطابق الأرضي من مكاتب وعيادات وغرف للاطباء وغرف للمرضى وغرف للعاملين ومختبرات وحمامات (٣-٢).

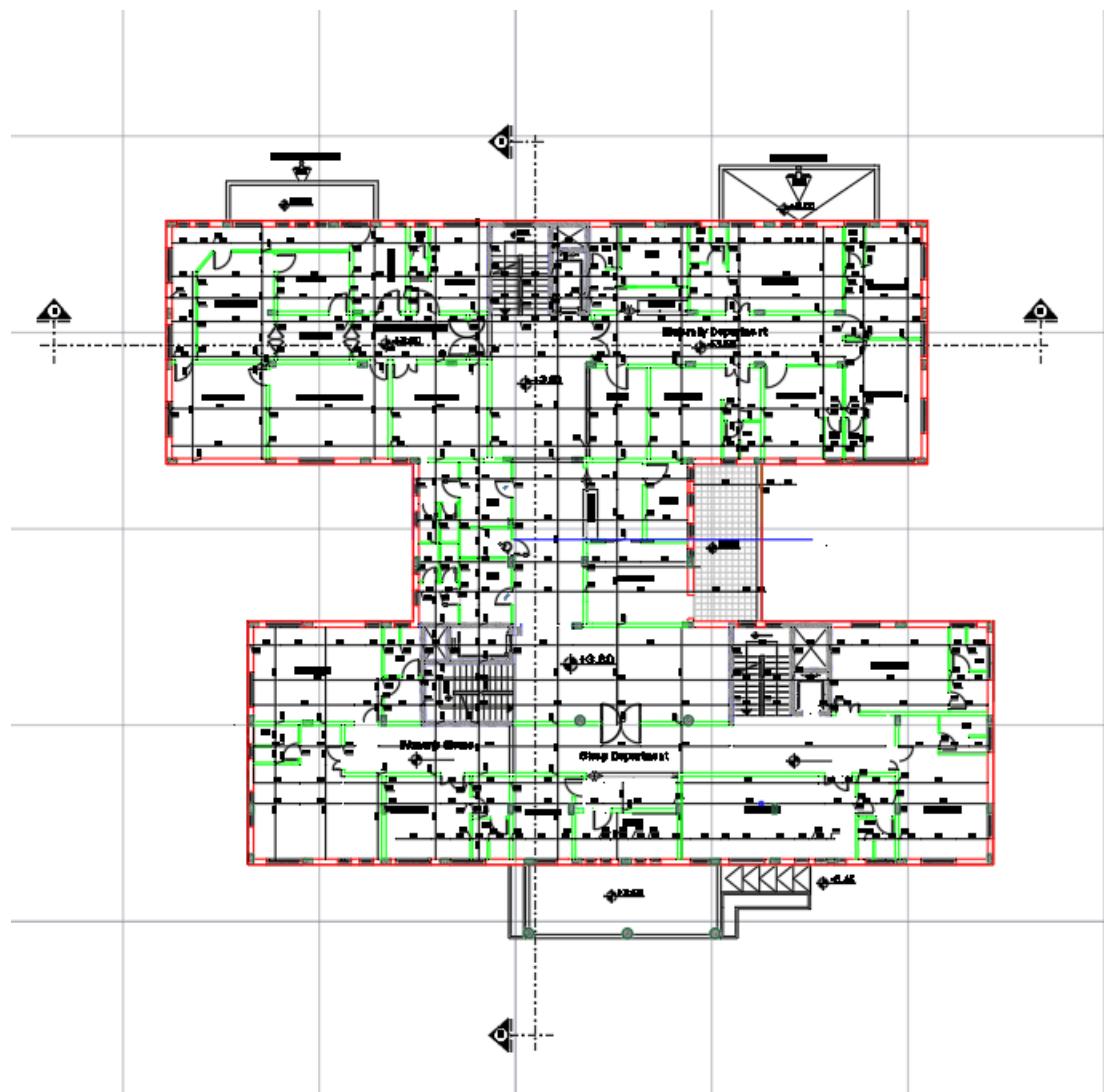


الشكل (٣-٢): المسقط الأفقي للطابق الأرضي.

**٤-٣ الطابق الأول:-**

(منسوب +3.6 م) بمساحة تقدر ب 950 م<sup>٢</sup>.

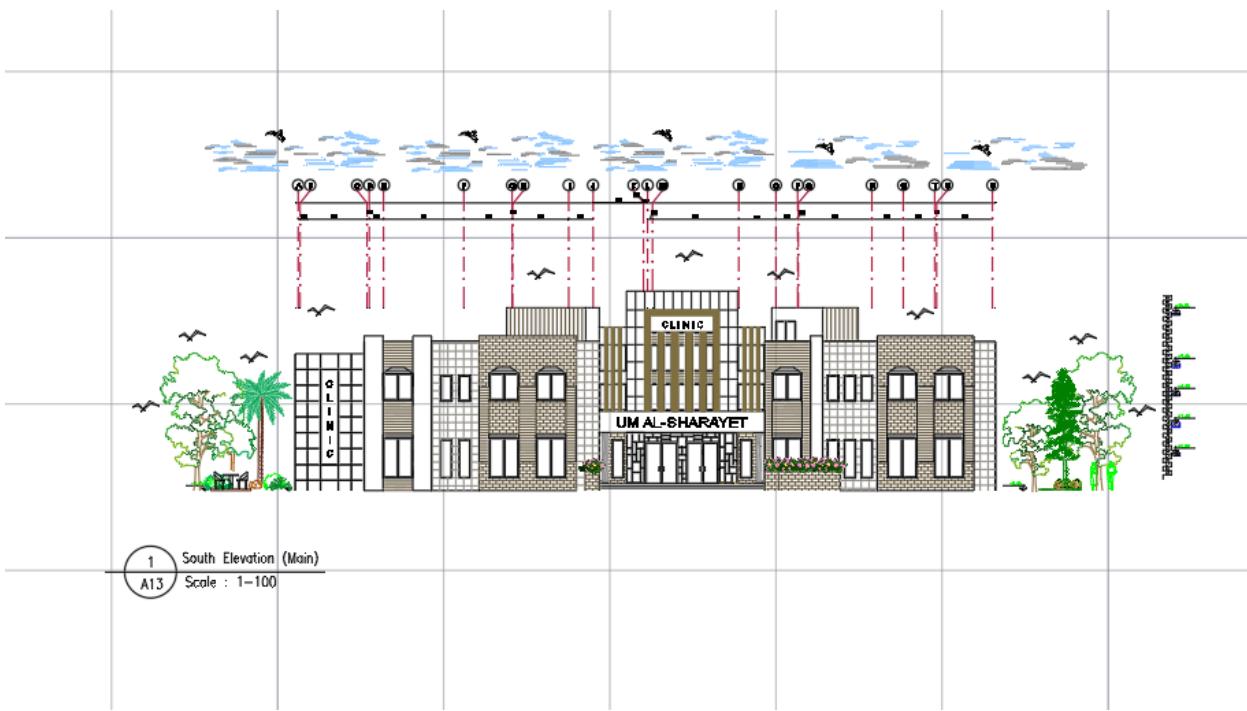
يتكون الطابق الاول من غرف نوم للمرضى وحمامات وغرف اطباء والمحاسب (٤-٢).



الشكل (٤-٢) : المسقط الأفقي للطابق الأول.

٥-٢ الواجهات :-١-٥-٢ الواجهة الرئيسية (الشمالية) :

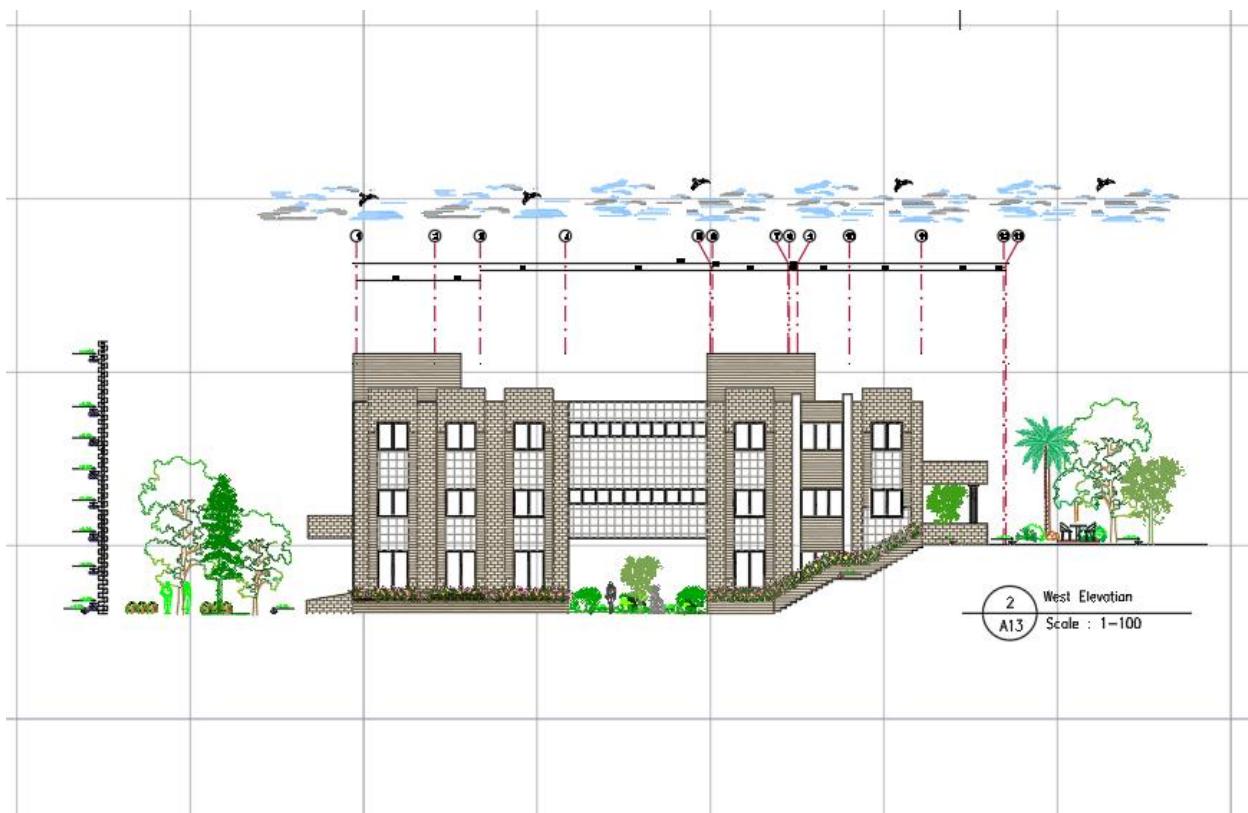
و يظهر فيها المدخل الرئيسي الاول للبني ، و جمالية توزيع الكتل المعمارية .



الشكل (٥-٢): الواجهة الشمالية .

**٢-٥-٢ الواجهة الغربية:**

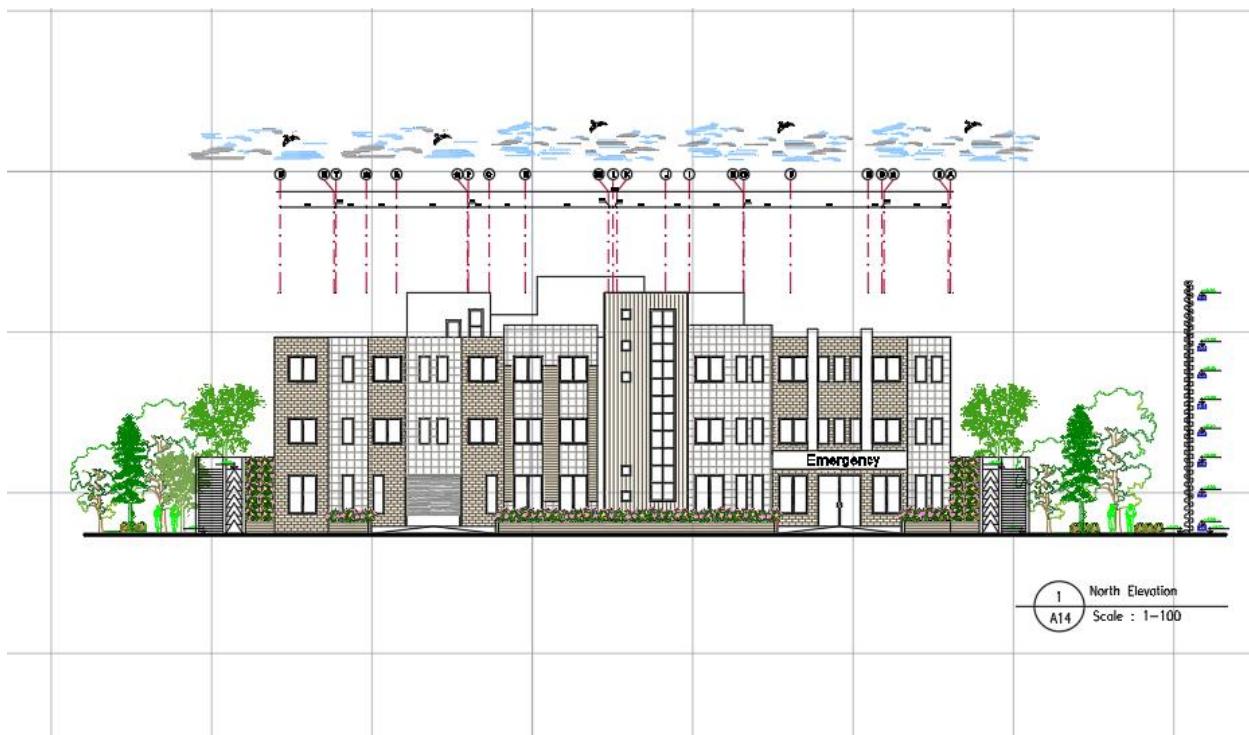
تظهر الكتل المعمارية بشكل أوضح.



الشكل (٦-٢) : الواجهة الغربية.

**٣-٥-٢ الواجهة الجنوبية :**

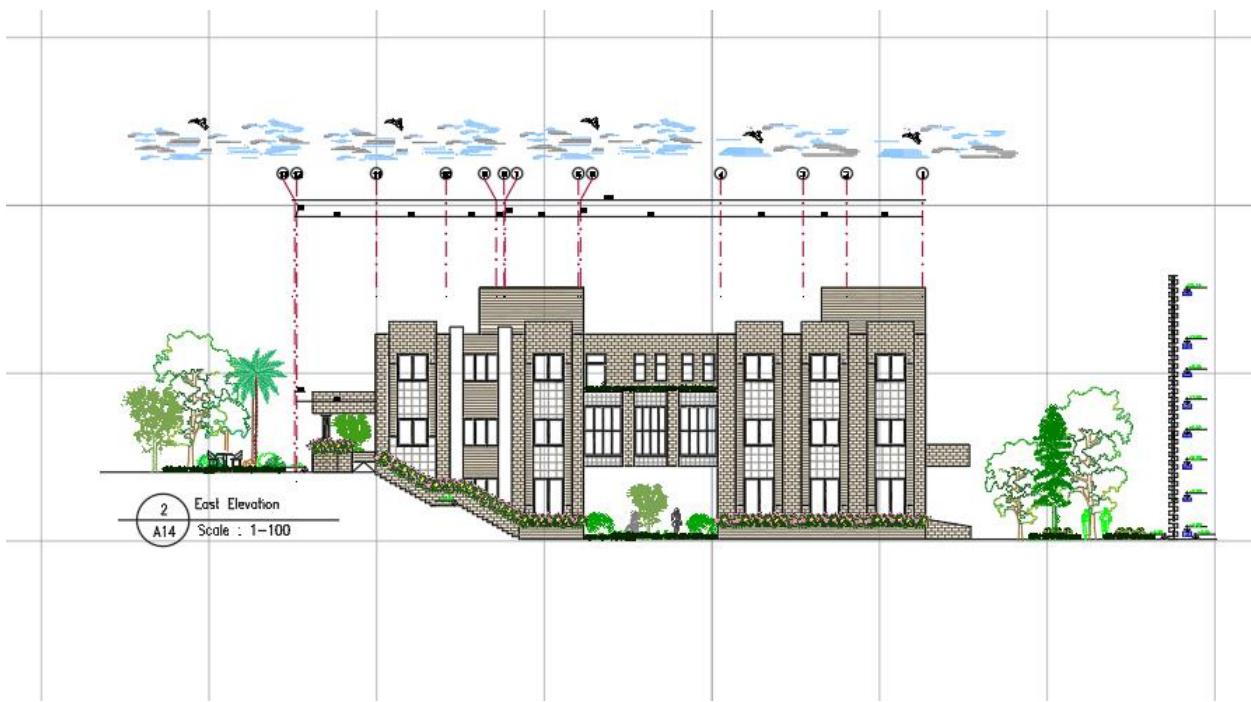
ويظهر فيها جمال توزيع الكتل المعمارية.



الشكل (٧-٢) : الواجهة الجنوبية .

**٤-٥-٢ الواجهة الشرقية :**

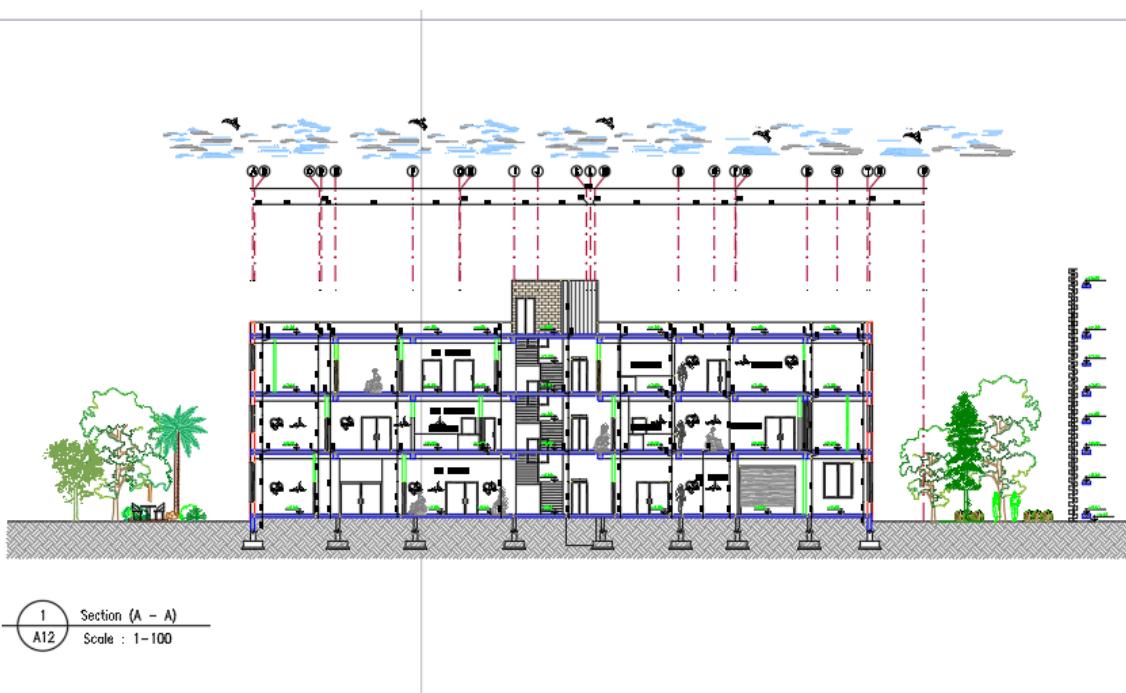
ويظهر فيها مدخل للحديقة من داخل المبنى للحديقة الخارجية .



الشكل (٨-٢) : الواجهة الشرقية .

٦- المقاطع :-١-٦-٢ المقاطع A-A :

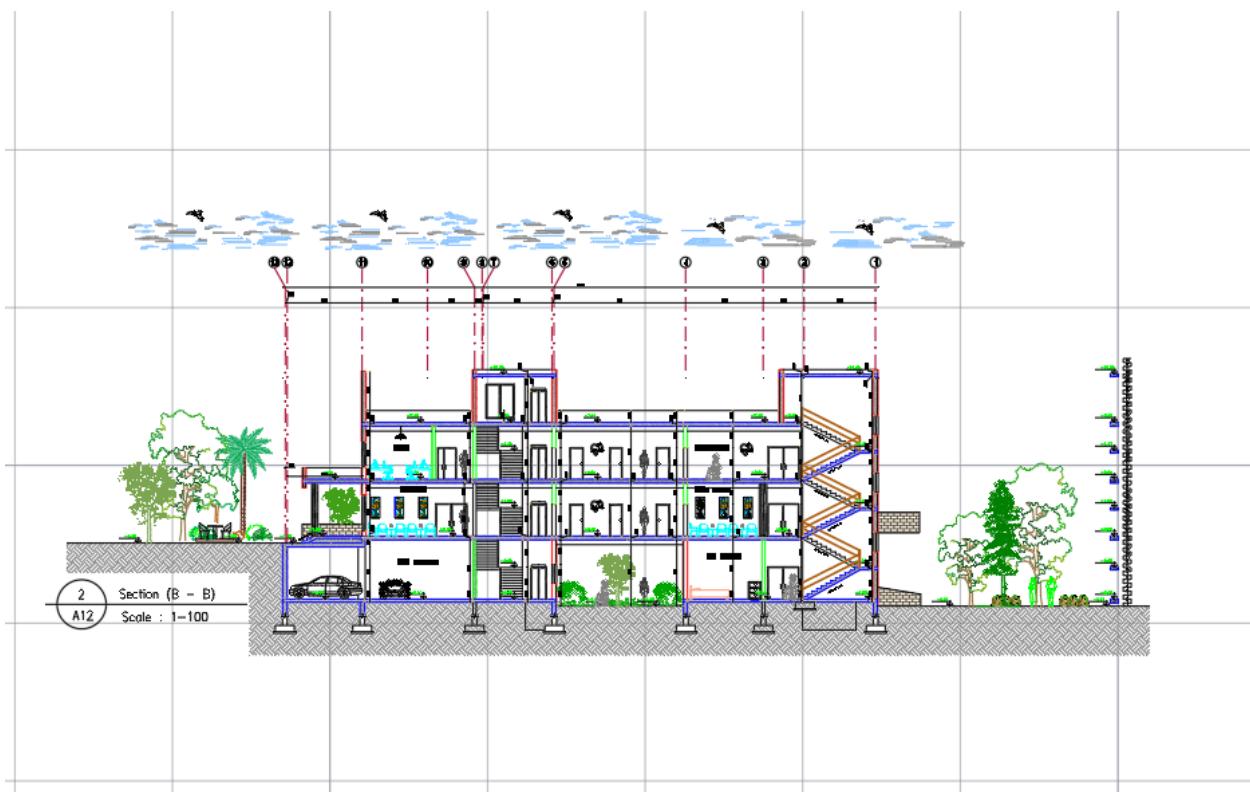
يقطع في طابق التسوية قسم الطوارئ وقسم الخدمات ، ويقطع في الطابق الارضي قسم الاستقبال وقسم المختبرات وقسم الأشعة وغرف المرضى ، ويقطع في الطابق الاول قسم الولادة وقسم الاستقبال وقسم العمليات ، وكذلك يظهر ارتفاعات الطوابق وأيضاً يبين استمرارية الدرج الذي يربط الطوابق بعضها كما موضح في الشكل :



الشكل (٩-٢) : المقاطع A-A

**:B-B المقطع ٢-٦-٢**

مقطع في الطابق التسوية موقف السيارات وقسم الطوارئ وفي طابق الارضي المدخل ومنطقة الانتظار وفي طابق الاول المكاتب الاطباء ومنطقة الانتظار كما موضح في الشكل:



الشكل (١٠-٢) :المقطع بـ بـ .

## **٦-٢ وصف الحركة والمداخل :-**

تم تصميم المنشأة بحيث تتيح حرية و سهولة التنقل بين أجزاء المبنى و طوابقه من خلال المصاعد الموزعة على كافة أجزاء المبني.

## **٧-٢ المداخل :-**

يحتوي المشروع على :

١. المدخل الشمالي وهو المدخل الرئيسي للمشفى
٢. المدخل الغربي وهو المدخل الرئيسي الجانبي .

٣

**الفصل الثالث**  
**الوصف الإنساني**

١-٣ مقدمة .

٢-٣ الهدف من التصميم الإنساني .

٣-٣ مراحل التصميم الإنساني .

٤-٣ الأحمال.

٥-٣ الاختبارات العملية .

٦-٣ العناصر الإنسانية المكونة للمبنى .

٧-٣ فوائل التمدد .

٨-٣ برامج الحاسوب.

**١-٣ مقدمة :-**

بعد دراسة المشروع من الناحية المعمارية لابد من الانتقال للجانب الإنثائي لدراسة العناصر الإنثائية ووصفها وصفا دقيقا، حيث يتم دراسة طبيعة الأحمال المسلطة على المبنى وكيفية التعامل معها للخروج بتصميم إنثائي يلبي جميع متطلبات الأمان ويراعي الجانب الاقتصادي للمشروع .

كما يتطلب التصميم الإنثائي اختبار العناصر الإنثائية المناسبة للمشروع المراد إنشاؤه ومراعاة قابلية تنفيذها على أرض الواقع بحيث يكون المبنى آمن، ونحافظ على التصاميم المعمارية.

**٢-٣ الهدف من التصميم الإنثائي:-**

التصميم الإنثائي عملية متكاملة تعتمد على بعضها البعض حيث تلبي مجموعة من الأهداف والعوامل التي من شأنها الخروج بمنشأ يحقق الهدف المرجو منه، وهذه الأهداف هي على النحو التالي:-

- ١- الأمان (Safety) : حيث يكون المبنى آمن في جميع الأحوال ومقاوم للتغيرات الطبيعية المختلفة.
- ٢- والتكلفة الاقتصادية (Economical): وهي تحقيق أكبر قدر من الأمان للمنشأ بأقل تكلفة اقتصادية.
- ٣- ضمان كفاءة الاستخدام (Serviceability): تجنب أي خلل في المنشأ كوجود بعض التشغقات وبعض أنواع الهبوط التي من شأنها أن تصيب مستخدمي المبنى .
- ٤- الحفاظ على التصميم المعماري للمنشأ.

**٣-٣ مراحل التصميم الإنثائي:-**

يمكن تقسيم مراحل التصميم الإنثائي إلى مرحلتين رئيسيتين:

**المرحلة الأولى :-**

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 الإنثائية الأساسية لهذا النظام ، والأبعاد الأولية المتوقعة منه.

**المرحلة الثانية:**

تتمثل في التصميم الإنثائي لكل جزء من أجزاء المنشأ، بشكل مفصل ودقيق وفقاً للنظام الإنثائي الذي تم اختياره وعمل التفاصيل الإنثائية اللازمة له من حيث رسم المساقط الأفقية والقطاعات الرئيسية وتفاصيل تفرييد حديد التسليح.

**٤-٣ الأحمال:-**

تقسم الأحمال التي يتعرض لها المبنى إلى أنواع مختلفة وهي كما يلي:-

**١-٤-٣ الأحمال الميّة:-**

هي الأحمال الناتجة عن الوزن الذاتي للعناصر الرئيسية التي يتكون منها المنشأ، بصورة دائمة وثابتة، من حيث المقدار والموقع ، بالإضافة لأجزاء إضافية كالقواطع الداخلية باختلافها وأي أعمال ميكانيكية أو إضافات تتفق بشكل دائم وثابت في المبنى، ويمكن حسابها من خلال تحديد أبعاد العنصر الإنسائي، وكثافات المواد المكونة له ، والجدول (١-٣) يبين الكثافات النوعية للمواد المستخدمة في المشروع .

جدول (١-٣) الكثافة النوعية للمواد المستخدمة .

الرقم المتسلسل	المادة المستخدمة	الكثافة المستخدمة (kN/m <sup>3</sup> )
١	المونة والقصارة	22
٢	الرمل	17
٣	الخرسانة	25
٤	الطوب	10
٥	البلاط	23

أحمل القواطع (Partition)  $2.3 \text{ kN/m}^2$

**٢-٤-٣ الأحمال الحية:-**

وهي الأحمال التي تتغير من حيث المقدار والموضع بصورة مستمرة كالأشخاص، الأثاث، الاجهزة ، والمعدات ، وتعتمد قيمة هذه الأحمال على طبيعة الاستخدام للمنشأ و يؤخذ عادة مقدارها من جداول خاصة في الكودات المختلفة، والجدول (٢-٣) يبين الأحمال الحية في المشروع والمحددة بالرجوع إلى الكود الأردني.

الرقم المتسلسل	طبيعة الاستخدام	الحمل الحي (kN/m <sup>2</sup> )
١	المكاتب	2.5
٢	المطابخ	4.5
٣	الدرج	4.5
٤	المرات	4.5
٥	المصعد	10
٦	مساحات مقاعد غير ثابتة	3.5
٧	قاعات التجمع بمقاعد ثابتة	4

**٣-٤-٣ الأحمال البيئية:**

وتشمل الأحمال التي تنتج بسبب التغيرات الطبيعية التي تمر على المنشأ كالثلوج والرياح وأحمال الهزات الأرضية، والأحمال الناتجة عن ضغط التربة، وهي تختلف من حيث المقدار والاتجاه ومن منطقة لأخرى، ويمكن اعتبارها جزءاً من الأحمال الحية وهي كما يلي:-

**١-٣-٤-٣ أحمال الرياح :**

أحمال الرياح تؤثر بقوى أفقية على المبني ولتحديد أحمال الرياح تم الاعتماد على سرعة الرياح القصوى التي تتغير بتغير ارتفاع المنشأ عن سطح الأرض وموقعه من حيث إحاطته بمباني مرتفعة أو وجود المنشأ نفسه في موقع مرتفع أو منخفض والعديد من المتغيرات الأخرى .

وسيتم اعتماد الكود الألماني (DIN 1055-5) للحصول على قيم قوى الرياح الأفقية ، وهذا يظهر جلياً في المعادلة التالية ، وباستخدام الجدول رقم (٣-٣) الموضح فيما يلي :-

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

جدول (٣ - ٣ ) سرعة وضغط الرياح اعتماداً على الكود الألماني 5-1055 DIN

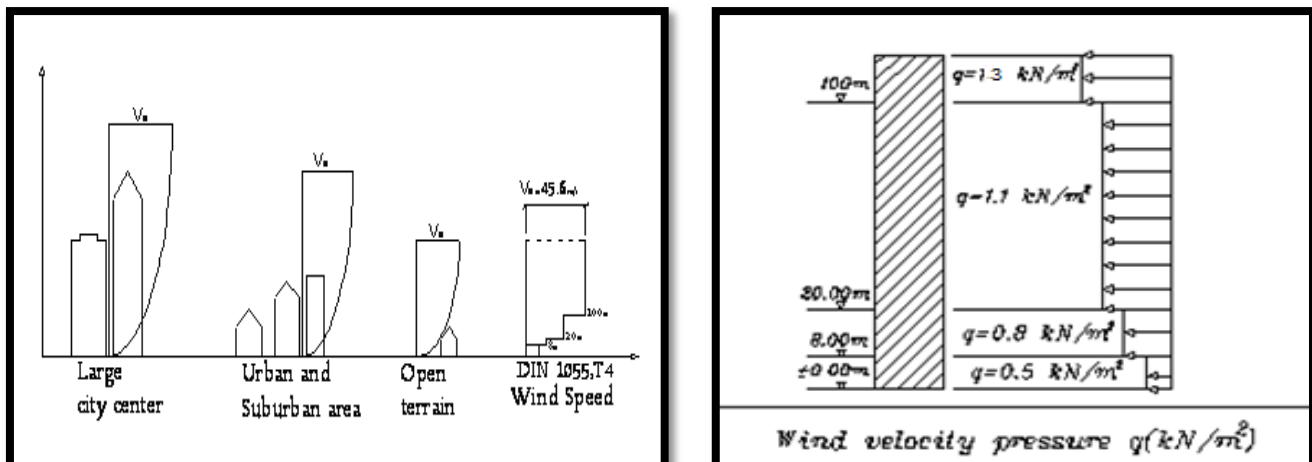
$$q = \frac{v^2}{1600}$$

حيث أن :

**q** : الضغط الديناميكي للرياح على ارتفاع محدد من منسوب سطح الأرض المحيطة (KN/ m<sup>2</sup>).

V : السرعة التصميمية للرياح (m/sec) .

ويبين الشكل التالي تأثير الرياح على المبني من حيث ارتفاع المبني والبيئة المحيطة به .



الشكل (٢-٣) تأثير الرياح على المبني من حيث البيئة المحيطة به

الشكل (١-٣) تأثير الرياح على المبني من حيث ارتفاع

### ٢-٣-٤-٣ أحمال الثلوج:

تعتمد أحوال الثلوج على ارتفاع المنطقة عن سطح البحر ، وعلى شكل السقف ، ويتم تحديدها باستخدام البناء المختلفة ، من خلال جداول تأخذ ارتفاع المنشأ عن سطح البحر و زاوية ميل السقف كأساس Codes لتحديد قيمة القوى التي تؤثر بها على المنشأ .

و الجدول التالي يبين قيمة أحوال الثلوج حسب الارتفاع عن سطح البحر مأخوذا من كود البناء الأردني.

أحوال الثلوج (KN /M <sup>2</sup> )	علو المنشأ عن سطح البحر (H) (بالمتر )
0	$h < 250$
$(h-250) / 1000$	$500 > h > 250$
$(h-400) / 400$	$1500 > h > 500$
$(h - 812.5)/ 250$	$2500 > h > 1500$

جدول ( ٣ - ٤ ) أحوال الثلوج حسب الارتفاع عن سطح البحر .

استناداً إلى جدول أحتمال الثلوج السابق وبعد تحديد ارتفاع المبنى عن سطح البحر، و الذي يساوي 885م) وتبعاً للبند الثالث تم حساب أحتمال الثلوج كالتالي:

$$s_L = \frac{h - 400}{400}$$

$$s_L = \frac{885 - 400}{400}$$

$$s_L = 1.21(\text{KN} / \text{m}^2)$$

### ٣-٤-٣ أحتمال الزلازل:

تنتج الزلازل عن اهتزازات أفقية ورأسية ، بسبب الحركة النسبية لطبقات الأرض الصخرية، فتنتج عنها قوى قص تؤثر على المنشأة، ويجب أن تؤخذ هذه الأحمال بعين الاعتبار عند التصميم وذلك لضمان مقاومة المبني للزلازل في حال حدثت وبالتالي التقليل من الأضرار المحتملة نتيجة حدوث الزلزال.

وسيتم مقاومتها في هذا المشروع عن طريق جدران القص الموزعة في المبني بناءً على الحسابات الإنسانية لها. الذي ستستخدم من أجله، لتجنب الآثار الناتجة عن الزلزال مثل :

- حدود صلاحية المبني للتشغيل (Serviceability) من حيث تجنب أي هبوط زائد (Deflection) و تجنب التشققات (Cracks) التي تؤثر سلباً على المنظر المعماري المطلوب.
- الشكل و النواحي الجمالية للمنشأ.

### ٣-٥ الاختبارات العملية:

يسقى الدراسة الإنسانية لأي مبني ، عمل الدراسات الجيوبتقة للموقع، ويعنى بها جميع الأعمال التي لها علاقة باستكشاف الموقع ودراسة التربة والصخور والمياه الجوفية ، وتحليل المعلومات وترجمتها للتبؤ بطريقة تصرف التربة ، عند البناء عليها، وأكثر ما يهتم به المهندس الإنسائي هو الحصول على قوة تحمل التربة (Bearing Capacity) اللازمة لتصميم أساسات المبني.

### ٦-٣ العناصر الإنسانية المكونة للمبني:

تتكون المبني عادةً من مجموعة عناصر إنسانية تتقاطع مع بعضها لتقاوم الأحمال الواقعة على البناء، وتشمل: العقدات، والجسور، والأعمدة، وجدران القص، والأدراج، والأساسات. و يحتوي المشروع العناصر التالية :

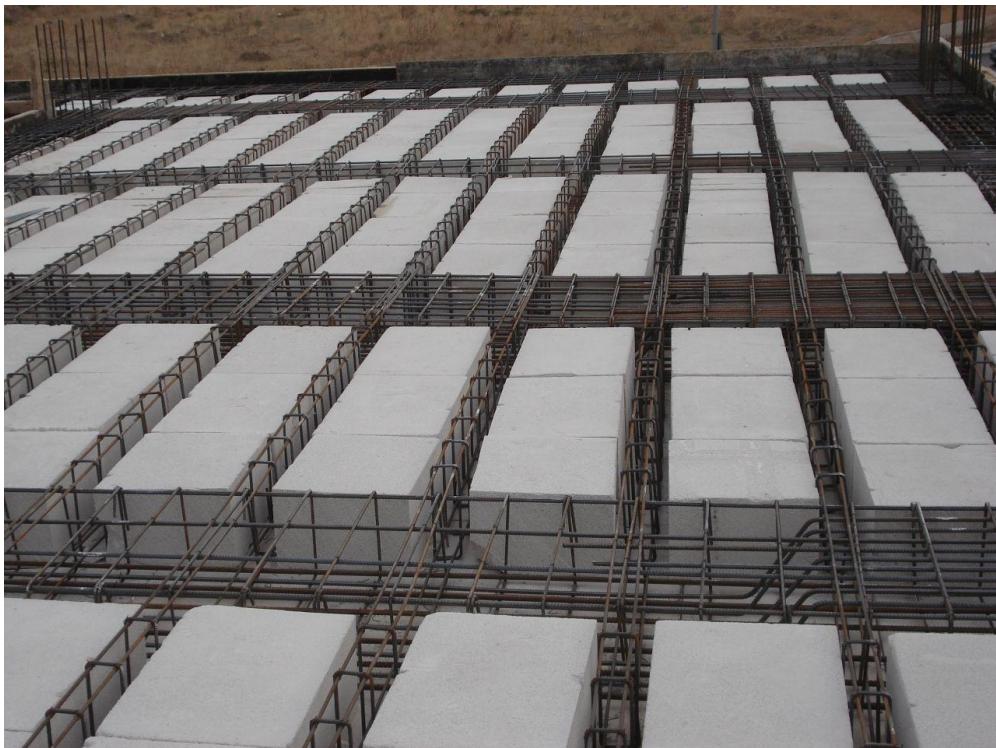
#### ١-٦-٣ العقدات:

يوجد العديد من الفعاليات المختلفة في المبني و مراعاة للمتطلبات المعمارية فإنه سيتم استخدام نوع واحد من العقدات في المشروع:

١. عقدات العصب ذات الاتجاه الواحد (One way ribbed slab).

#### ١-١-٦-٣ عقدات العصب ذات الاتجاه الواحد (One way ribbed slab)

إحدى أشهر الطرق المستخدمة في تصميم العقدات في هذه البلاد وت تكون من صنف من الطوب يليها العصب، ويكون التسلیح باتجاه واحد كما هو مبين في الشكل (٣-٣).



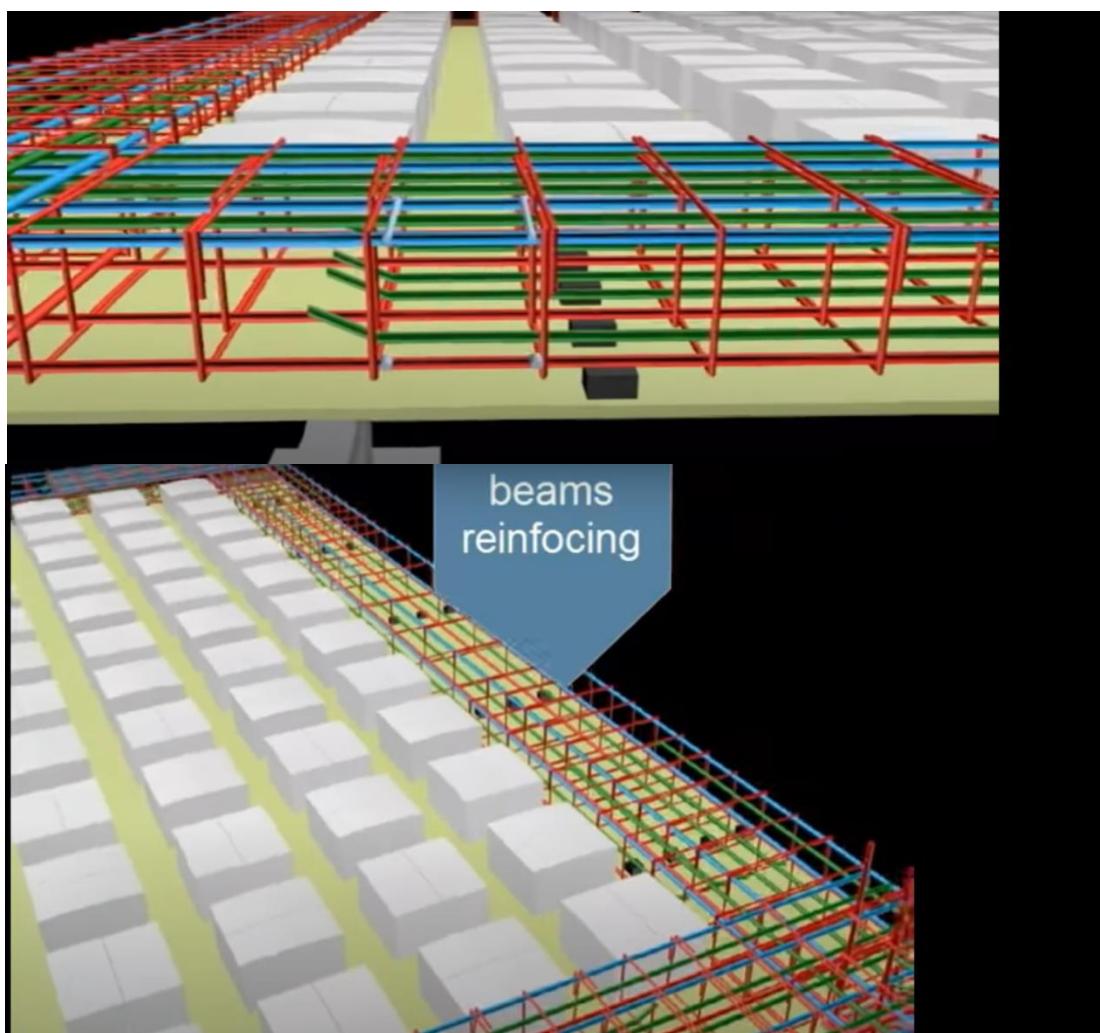
الشكل ( ٣ - ٣ ) العقدات العصب ذات الاتجاه الواحد .

**٤-٦-٣ الجسور:**

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

- . ١ جسور (Rectangular)
- . ٢ جسور (T-section) .
- . ٣ جسور ((L-section

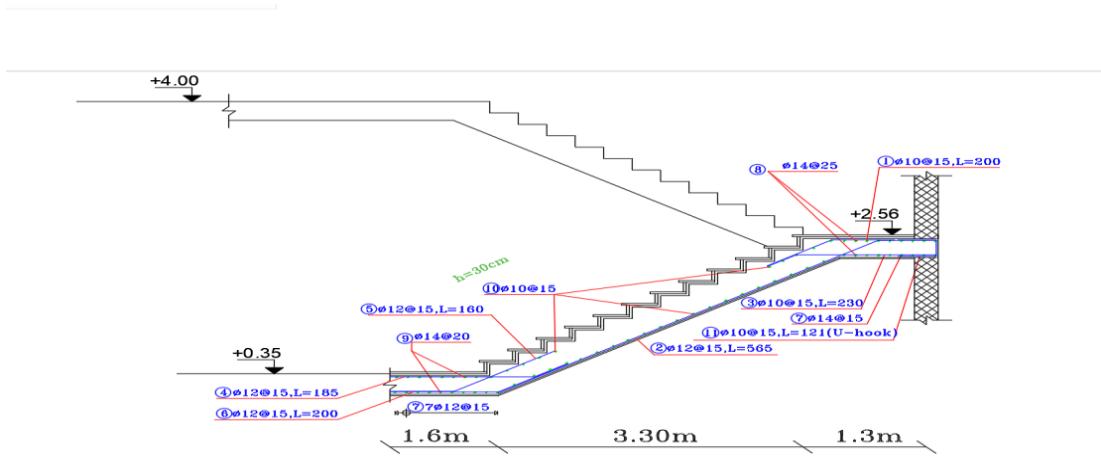
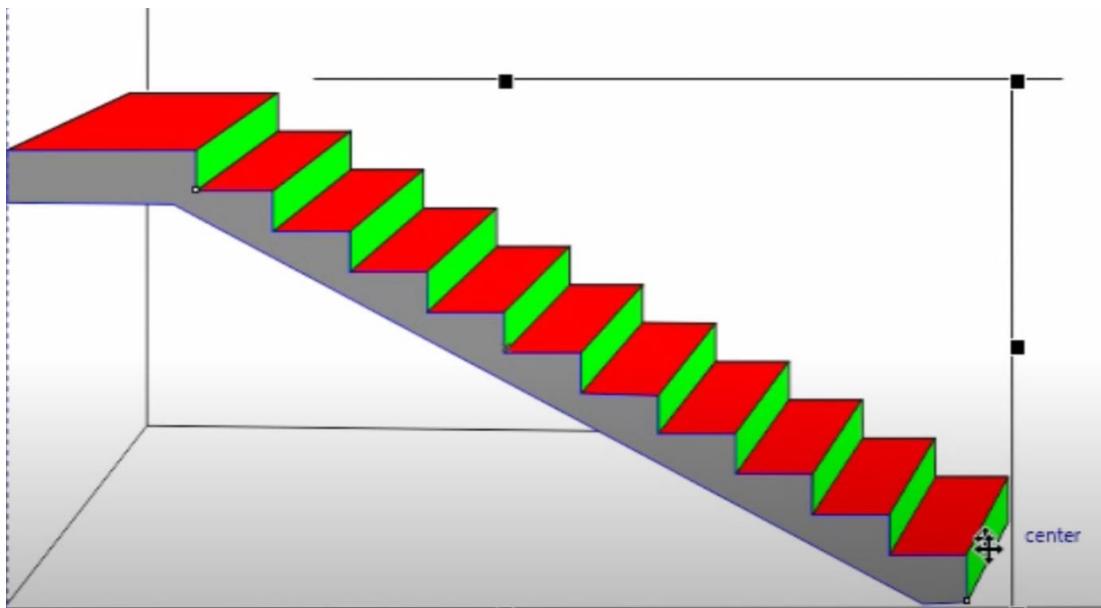
ويكون التسلیح بقضبان الحديد الأفقيّة لمقاومة العزم الواقع على الجسر ، وبالكائنات لمقاومة قوى القص ، والشكل (٤-٣) يبيّن أنواع الجسور التي استُخدمت في المشروع.



الشكل ( ٣ - ٤ ) الجسور .

٣-٦-٣ الأدراج:

الأدراج عبارة عن العنصر المعماري والإنشائي المسؤول عن الانتقال الرأسي بين الطبقات في المبنى حيث يتم تقسيم ارتفاع الطابق إلى ارتفاعات صغيرة تمثل ارتفاع الدرجة الواحدة ويتم تصميم الدرج إنسانياً باعتباره عقدة مصممة في اتجاه واحد، وتم استخدامها في مشروع بشكل واضح موزعة على أرجاء. كما مبين في الشكل (٥-٣)



الشكل (٥-٣) الدرج

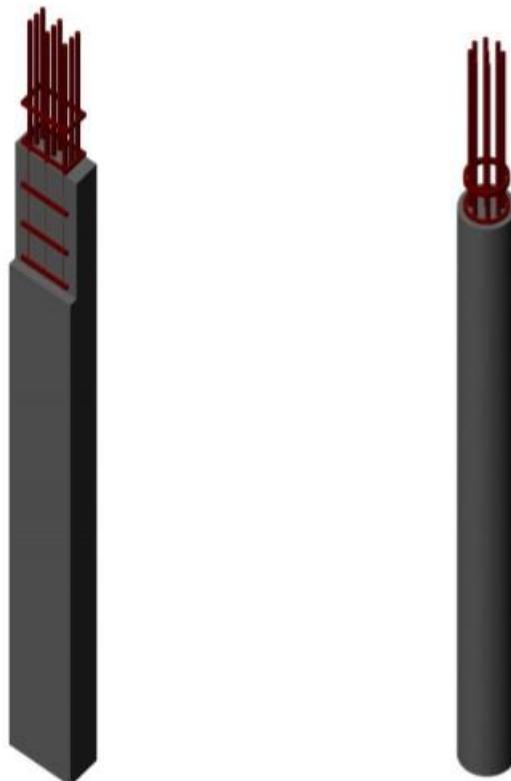
**٤-٦-٣ الأعمدة:**

هي عنصر أساسي ورئيسي في المنشأ ، حيث تنتقل الأحمال من العقدة إلى الجسور ، وتنقلها الجسور بدورها إلى الأعمدة ، ثم إلى أساسات المبني، لذلك فهي عنصر وسطي وأساسي، فيجب تصميمها بحرص لتكون قادرة على نقل وتوزيع الأحمال الواقعة عليها، والأعمدة نوعين من حيث التعامل معها في التصميم الإنيري:

١ - الأعمدة القصيرة (short column).

٢ - الأعمدة الطويلة (long column).

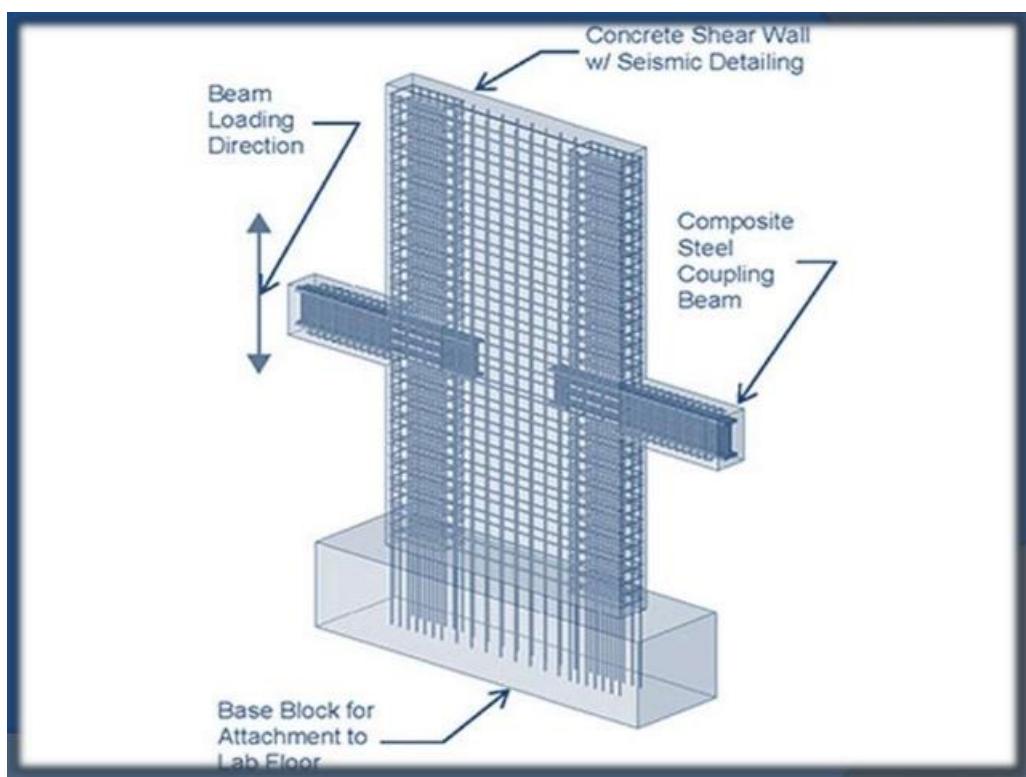
أما من حيث الشكل المعماري أو المقطع الهندسي فالمشروع يحتوي على أعمدة مستطيلة وأعمدة دائيرية كما في الشكل (٦-٣)



الشكل (٦-٣) الأعمدة المستطيلة والدائيرية

### ٦-٦-٥ جدران القص (shear walls):

هي الجدران التي تحيط ببيت الدرج، وجدران المصاعد، وأحياناً في بعض المناطق في المبني حسب ما تقتضي الحاجة ، ووظيفة جدران القص مقاومة قوى الأفقيه التي قد يتعرض لها المنشأ نتيجة لأحمال الزلازل والرياح إضافة إلى كونها جدران حاملة، ويراعى توفيرها في اتجاهين متوازيين في المبني لتوفير ثبات كامل للمبني والشكل التالي يبين جدار قص مسلح الشكل (٧-٣).



الشكل (٧-٣). جدران القص

**٦-٦-٣ الجدران الاستنادية:**

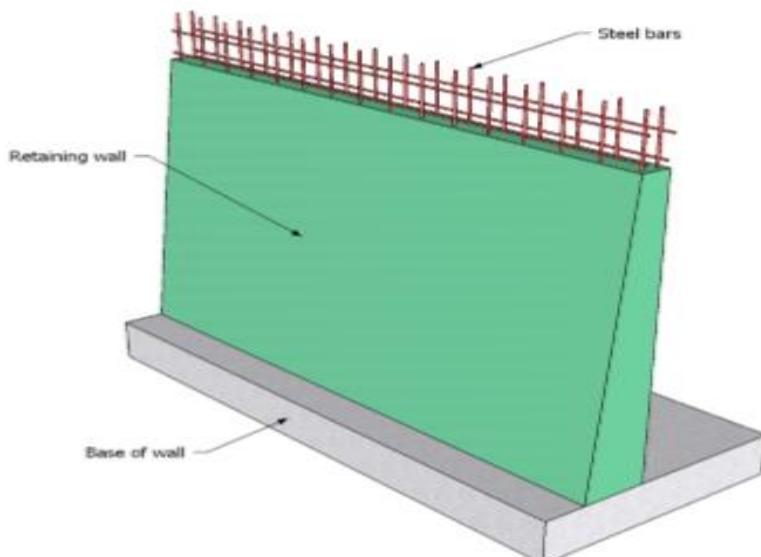
تبني هذه الحوائط لتسند التراب والماء الذي خلفها وما ينتج عن هذا التراب من ضغوط تحاول أن تقلب أو تحرك هذا الجدار، وتصمم الجدران الإستنادية لمقاومة وزن التربة رأسياً وضغوط التربة الأفقية وقوى الرفع من المياه الجوفية. ويمكن أن تنفذ الجدران الإستنادية من الخرسانة المسلحة أو العاديّة أو من الحجر . وهناك عدة أنواع من الجدران الإستنادية منها :

جدران الجاذبية (gravity walls) التي تعتمد على وزنها .

. الجدران الكابولية (cantilever walls)

جدران مدعمة (braced walls)

وكان في مشروعنا جداران Al basement wall حيث تم حساب احماله وقيم الحديد الخاص به وتم رسمه باستخدام برنامج الاتوكاد ووضع تفصيلاته .



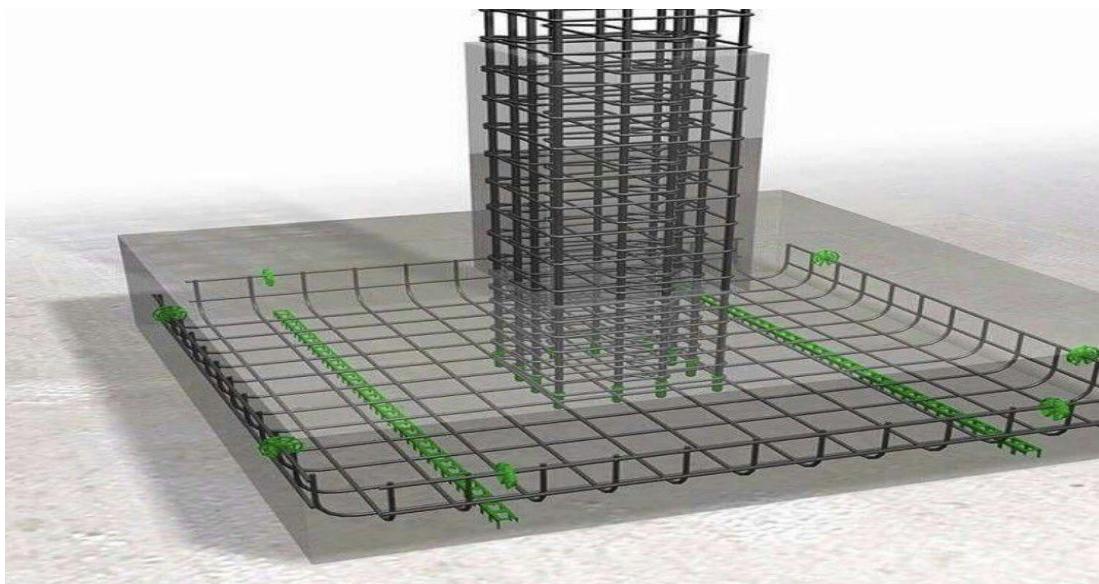
الشكل ٨-٣ جدار استنادي

**٧-٦-٣ الأساسات :**

الأساسات هي أول ما يبدأ بتنفيذها عند بناء المنشأ، إلا أن تصميمها يتم بعد الانتهاء من تصميم كافة العناصر الإنشائية في المبني، حيث تقوم الأساسات بنقل الأحمال من الأعمدة والجدران الحاملة إلى التربة على شكل قوة ضغط، وهي على عدة أنواع كما يلي:-

- الأساسات السطحية: والتي تكون على أعماق قريبة من سطح الأرض وهي :
  - ١ أساسات منفصلة ((Isolated footing)).
  - ٢ أساسات مزدوجة (Compound footing) .
  - ٣ أساسات شريطية (Strip footing)) .
  - ٤ أساسات اللبسة (Mat footing) .
- الأساسات العميقية( Deep Foundation ): يتم استخدامها عندما تكون قوة التحمل للتربة صغيرة ، أو عند عدم توافر طبقات تربة جيدة على أعماق قريبة .
 

الأساسات التي استخدمت في هذا المشروع (الأساسات الشريطية والأساسات المزدوجة والأساسات المنفصلة).



الشكل ٩-٣ الأساس المفرد

٧-٣ برامج الحاسوب التي تم استخدامها:

- ١ .AutoCAD (2018) for Drawings Structural and Architectural .
- ٢ .Microsoft Office (2010) For Text Edition .
- ٣ .Excel .
- ٤ .Atir 18 .

# 4

## Chapter Four

---

### Structural Analysis and Design

#### 4-1 Introduction

- 4-2 Design method and requirements.
- 4-3 Check of Minimum Thickness of Structural Member.
- 4-4 Design of Topping .
- 4-5 Design of One Way Rib Slab (R6).
- 4-6 Design of Beam (BG,07).
- 4-7 Design of Column (C60).
- 4-8 Design of Basement Wall.
- 4-9 Design of Stair .
- 4-10 Design of Isolated Footing (F5).
- 4-11 Design of Shear Wall (sw11).

## **4.1 Introduction:**

Many structures are built of reinforced concrete: bridges, buildings, retaining walls, tunnels, and others.

Reinforced concrete is logical union of two materials: plain concrete, which possesses high compressive strength but little tensile strength, and steel bars embedded in the concrete, which can provide the needed strength in tension.

Plain concrete is made by mixing cement, fine aggregate, coarse aggregate, water, and frequently admixtures.

Understanding of reinforced concrete behavior is still far from complete, building codes and specifications that give design procedures are continually changing to reflect latest knowledge.

Structural concrete can be classified into:

- Lightweight concrete with unit weight from about 1350 to 1850 kg/m<sup>3</sup>.
- Normal weight concrete with unit weight from about 1800 to 2400 kg/m<sup>3</sup>.
- Heavyweight concrete with unit weight from about 3200 to 5600 kg/m<sup>3</sup>.

## **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\_11).

### **✓ 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,

$$\text{Strength provided} \geq \text{strength required to carry factored loads.}$$

### **NOTE:-**

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

### **✓ Code:-**

ACI 2011

UBC

**✓ Material:-**

Concrete:-B350

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

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

Reinforcement steel:-

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

**✓ Factored loads:-**

The factored loads for members in our project are determined by:-

$$W_u = 1.2 D_L + 1.6 L_L \quad \text{ACI-code-318-11(9.2.1)}$$

### **4.3 Check of Minimum Thickness of Structural Member:**

Minimum Thickness of Non prestressed Beam or One-Way Slabs Unless Deflections are Calculated.  
**(ACI 318M-11).**

**Table (4.1): The Minimum Thickness of Structural Member.**

<b>Minimum thickness( h )</b>				
<b>Member</b>	<b>Simply supported</b>	<b>One end Continuous</b>	<b>Both end continuous</b>	<b>Cantilever</b>
<b>solid one way slabs</b>	$L/20$	$L/24$	$L/28$	$L/10$
<b>Beams or ribbed one way slabs</b>	$L/16$	$L/18.5$	$L/21$	$L/8$

**For Rib :-**

$$h_{min} \text{ for (one end continuous)} = L/18.5 = 5.21/18.5 = 28.16 \text{ cm}$$

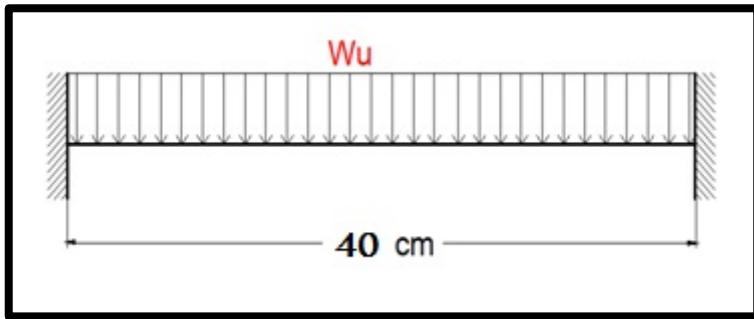
$$h_{min} \text{ for (both end continuous)} = L/21 = 6.25/21 = 29.76 \text{ cm}$$

$$\text{24 cm block + 8 cm topping} = 32 \text{ cm}$$

#### **4.4 Design of Topping**

##### **✓ Statically System For Topping :-**

Consider the topping as strip of (1m) width, and span of mold length with both end fixed in the ribs.



**Fig 4.1: Topping Load.**

##### **✓ Load Calculations:-**

###### **Dead Load:-**

Table ( 4.2 ): Dead Load Calculation of Topping for 1 m strip

No .	Parts of Rib	Calculation
1	Tiles	$0.03*23*1 = 0.69 \text{ KN/m}$
2	Mortar	$0.03*22*1 = 0.66 \text{ KN/m}$
3	Coarse Sand	$0.07*17*1 = 1.19\text{KN/m}$
4	Topping	$0.08*24*1 = 1.92 \text{ KN/m}$
5	Interior partitions	$2.3*1=2.3 \text{ KN/m}$
<b>Sum =</b>		<b>6.76KN/m</b>

###### **Live Load :-**

$$L_L = 2.6 \text{ KN/m}^2$$

$$L_L = 5 \text{ KN/m}^2 \times 1 \text{ m} = 5 \text{ KN/m}$$

###### **Factored Load :-**

$$W_U = 1.2 \times 6.76 + 1.6 \times 2.6 = 16.112 \text{ KN/m}$$

Check the strength condition for plain concrete,  $\phi M_n \geq M_u$ , where  $\phi = 0.55$

$$M_n = 0.42 \lambda \sqrt{f'_c} S_m \text{ (ACI 22.5.1, equation 22-2)}$$

$$S_m = \frac{b \cdot h^2}{6} = \frac{1000 \cdot 80^2}{6} = 1066666.67 \text{ mm}^2$$

$$\phi M_n = 0.55 \times 0.42 \times 1 \times \sqrt{28} \times 1066666.67 \times 10^{-6} = 1.3038 \text{ KN.m}$$

$$M_u = \frac{W_u L^2}{12} = 0.2148 \text{ KN.m} \quad (\text{negative moment})$$

$$M_u = \frac{W_u L^2}{24} = 0.1074 \text{ m} \quad (\text{positive moment})$$

$$\phi M_n > M_u = 0.2148 \text{ KN.m}$$

No reinforcement is required by analysis. According to ACI 10.5.4, provide  $A_{s,\min}$  for slabs as shrinkage and temperature reinforcement.

$$\rho_{\text{shrinkage}} = 0.0018 \quad \text{ACI 7.12.2.1}$$

$$A_s = \rho \times b \times h_{\text{topping}} = 0.0018 \times 1000 \times 80 = 144 \text{ mm}^2/\text{m}$$

Step (s) is the smallest of:

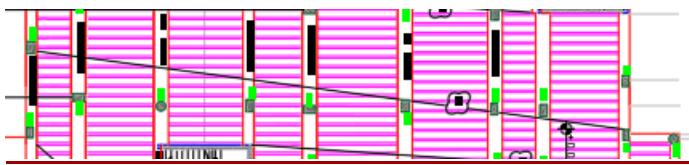
$$1. 3h = 3 \times 80 = 240 \text{ mm} \quad \text{control ACI 10.5.4}$$

$$2. 450 \text{ mm.}$$

$$3. S = 380 \left( \frac{280}{f_s} \right) - 2.5C = 380 \left( \frac{280}{\frac{240}{3}} \right) - 2.5 \cdot 20 = 330 \text{ mm} \quad \text{ACI 10.6.4}$$

Take  $\phi 8 @ 200 \text{ mm in both direction}$ ,  $S = 200 \text{ mm} < S_{\max} = 240 \text{ mm ... OK}$

## 4.5 Design of One Way Rib Slab (R6)



**Fig (4-2) : Rib 6.**

**Requirements For Ribbed Slab Floor According to ACI- (318-11) .**

$b_w \geq 10\text{cm}$ .....ACI(8.13.2)

Select  $b_w=12\text{ cm}$

$h \leq 3.5 * b_w$  .....ACI(8.13.2)

Select  $h=32\text{cm} < 3.5 * 12 = 42\text{ cm}$

$t_f \geq L_n / 12 \geq 50\text{mm}$  .....ACI(8.13.6.1)

Select  $t_f=8\text{cm}$

**✓ Material :-**

- ⇒ concrete B350       $F_c' = 28 \text{ N/mm}^2$
- ⇒ Reinforcement Steel       $f_y = 420 \text{ N/mm}^2$

**✓ Section :-**

- ⇒  $B = 520\text{mm}$
- ⇒  $B_w = 120\text{ mm}$
- ⇒  $h = 320\text{ mm}$
- ⇒  $t = 80\text{ mm}$
- ⇒  $d = 320 - 20 - 10 - 12/2 = 284\text{mm}$

## ✓ Load Calculation:-

### Dead Load:-

**Table ( 4.3 ):** Dead Load Calculation of Rib(R1).

No.	Parts of Rib	Calculation
1	<b>Tiles</b>	$0.03*23*0.52 = 0.3588 \text{ KN/m/rib}$
2	<b>Mortar</b>	$0.03*22*0.52 = 0.3432 \text{ KN/m/rib}$
3	<b>Coarse Sand</b>	$0.07*17*0.52 = 0.6188 \text{ KN/m/rib}$
4	<b>Topping</b>	$0.08*25*0.52 = 1.04 \text{ KN/m/rib}$
5	<b>RC. Rib</b>	$0.24*25*0.12 = 0.72 \text{ KN/m/rib}$
6	<b>Hollow Block</b>	$0.24*10*0.4 = 0.96 \text{ KN/m/rib}$
7	<b>plaster</b>	$0.03*22*0.52 = 0.343 \text{ KN/m/rib}$
8	<b>partitions</b>	$2.3*0.52 = 1.196 \text{ KN/m/rib}$
		<b>Sum = 5.58 KN/m/rib</b>

**Dead Load /rib = 5.58KN/m**

### Live Load:-

Live load = 5KN/M<sup>2</sup>

Live load /rib =  $5\text{KN}/\text{m}^2 \times 0.52\text{m} = 2.6 \text{ KN/m.}$

❖ Effective Flange Width (  $b_E$ ):-**ACI-318-11 (8.10.2)**

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

$$b_E = L / 4 = 330 / 4 = 82.5\text{cm} \quad (\text{L is The smaller clear span for rib})$$

$$b_E = 12 + 16 t = 12 + 16 (8) = 140 \text{ cm}$$

$$b_E = b_e \leq \text{center to center spacing between adjacent beams} = 52 \text{ cm. } \text{Control}$$

**$b_E$  For T-section = 52cm .**

✓ **Statically System and Dimensions:-**

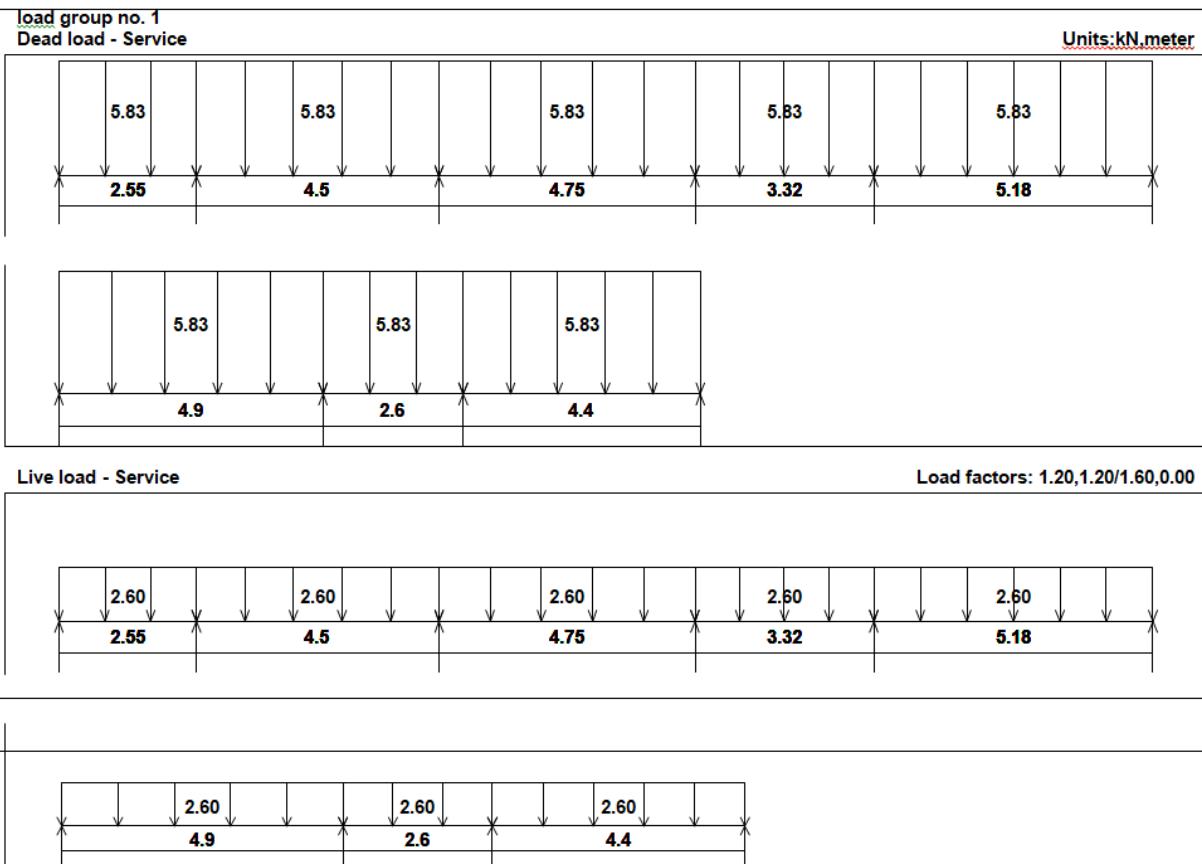
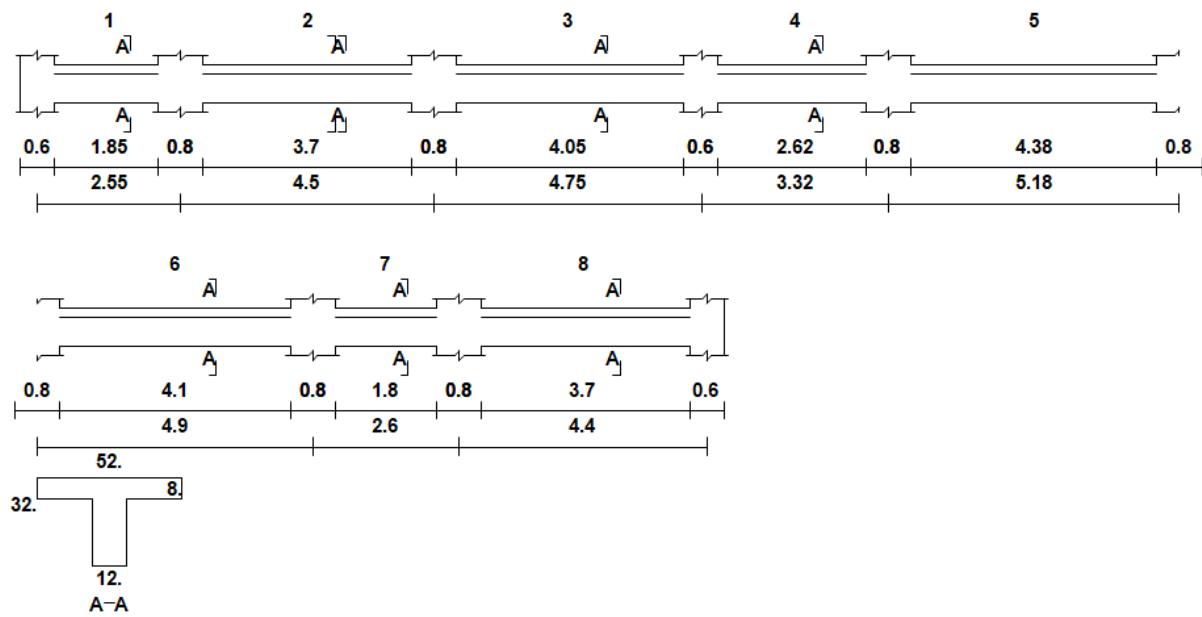


Fig 4.3: Statically System and Loads Distribution of Rib(R6).

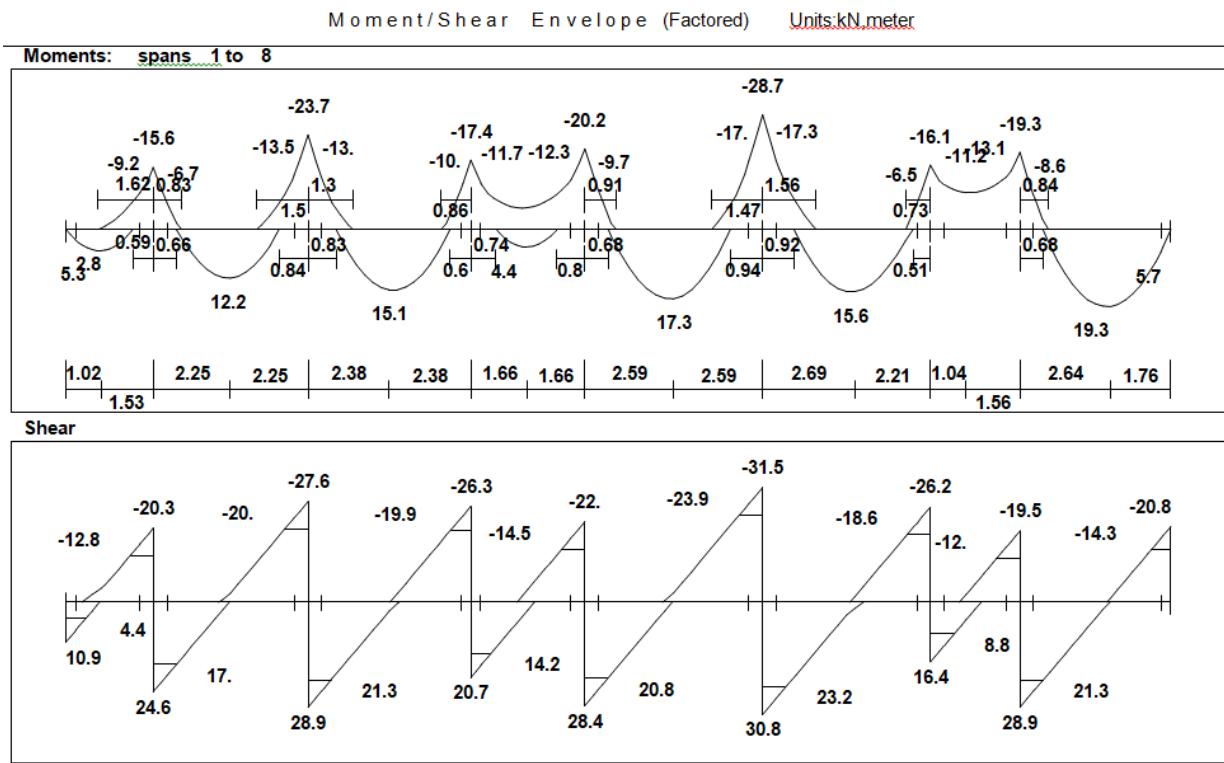


Fig 4.4: Shear and Moment Envelope Diagram of Rib (R6).

### ✓ Moment Design for (R6):-

#### 1. Design of Positive Moment for (Rib6 ):-( $M_u=19.3\text{KN.m}$ )

Assume bar diameter  $\phi 12$  for main positive reinforcement

$$d = h - \text{cover} - d_{\text{stirrups}} - \frac{d_b}{2} = 320 - 20 - 10 - \frac{12}{2} = 284 \text{ mm}$$

Check if  $a > h_f$  to determine whether the section will act as rectangular or T- section.

$$\begin{aligned} M_{nf} &= 0.85 \cdot f'_c \cdot b_e \cdot h_f \cdot (d - \frac{h_f}{2}) \\ &= 0.85 \times 28 \times 520 \times 80 \times \left(284 - \frac{80}{2}\right) \times 10^{-6} = 241.58\text{KN.m} \end{aligned}$$

$M_n \gg \frac{M_u}{\varphi} = \frac{19.3}{0.9} = 21.45\text{KN.m}$ , the section will be designed as rectangular section

with  $b_e = 520 \text{ mm}$ .

$$R_n = \frac{M_u}{\phi b d^2} = \frac{21.45 \times 10^6}{0.9 \times 520 \times 284^2} = 0.568 \text{ Mpa}$$

$$m = \frac{f_y}{0.85 f'_c} = \frac{420}{0.85 \times 28} = 17.647$$

$$\rho = \frac{1}{m} \left( 1 - \sqrt{1 - \frac{2 \cdot m \cdot R_n}{420}} \right) = \frac{1}{17.647} \left( 1 - \sqrt{1 - \frac{2 \times 17.647 \times 0.568}{420}} \right) = 0.00137$$

$$A_{s,req} = \rho \cdot b \cdot d = 0.00137 \times 520 \times 284 = 202.32 \text{ mm}^2$$

**Check for As min:-**

$$A_s \text{ min} = \frac{\sqrt{f_c'}}{4(f_y)} (bw)(d) \quad \text{ACI-318 (10.5.1)}$$

$$A_s \text{ min} = 107.34 \text{ mm}^2$$

$$A_s \text{ min} = \frac{1.4}{(f_y)} (bw)(d)$$

$$A_s \text{ min} = 113.6 \text{ mm}^2 \text{ controls}$$

$$A_{s,req} = 202.32 \text{ mm}^2 > A_{s,min} = 113.6 \text{ mm}^2 \quad \text{OK}$$

Use 2 Ø 12 ,  $A_{s,provided} = 226.2 \text{ mm}^2 > A_{s,required} = 202.32 \text{ mm}^2 \dots \text{Ok}$

$$S = \frac{120 - 40 - 20 - (2 \times 12)}{1} = 36 \text{ mm} > d_b = 12 > 25 \text{ mm} \quad OK$$

**Check for strain:-**

$$a = \frac{A_s f_y}{0.85 b f'_c} = \frac{226.2 \times 420}{0.85 \times 520 \times 28} = 7.767 \text{ mm}$$

$$c = \frac{a}{B_1} = \frac{7.767}{0.85} = 9.03 \text{ mm}$$

$$\varepsilon_s = 0.003 \left( \frac{d - c}{c} \right) = 0.003 \left( \frac{284 - 9.03}{9.03} \right) = 0.09 > 0.005 \quad 0k$$

## 2. Design of Negative Moment for(Rib6 ) :- (Mu=-17.3KN.m)

Assume bar diameter Ø 12 for main negative reinforcement

$$d = h - \text{cover} - d_{\text{stirrups}} - \frac{d_b}{2} = 320 - 20 - 10 - \frac{12}{2} = 284 \text{ mm}$$

$$R_n = \frac{M_u}{\phi b d^2} = \frac{16.2 \times 10^6}{0.9 \times 120 \times 284^2} = 1.86 \text{ MPa}$$

$$m = \frac{f_y}{0.85 f'_c} = \frac{420}{0.85 \times 28} = 17.647$$

$$\rho = \frac{1}{m} \left( 1 - \sqrt{1 - \frac{2 \cdot m \cdot R_n}{420}} \right) = \frac{1}{17.647} \left( 1 - \sqrt{1 - \frac{2 \times 17.647 \times 1.86}{420}} \right) = 0.0046$$

$$A_{s,req} = \rho \cdot b \cdot d = 0.0046 \times 120 \times 284 = 157.33 \text{ mm}^2$$

**Check for As min:-**

$$A_s \text{ min} = \frac{\sqrt{f'_c}}{4(f_y)} (bw)(d) \quad \text{ACI-318 (10.5.1)}$$

$$A_s \text{ min} = 99.37107.34 \text{ mm}^2$$

$$A_s \text{ min} = \frac{1.4}{(f_y)} (bw)(d)$$

$$A_s \text{ min} = 113.6 \text{ mm}^2 \text{ controls}$$

$$A_{s\text{req}} = 158.472 \text{ mm}^2 > A_{s\text{min}} 113.6 \text{ mm}^2 \text{ OK}$$

Use 2 ø 12 , A<sub>s,provided</sub>= 226 mm<sup>2</sup>>A<sub>s,required</sub>= 158.472mm<sup>2</sup>... Ok

$$S = \frac{120 - 40 - 20 - (2 \times 12)}{1} = 36 \text{ mm} > d_b = 12 > 25 \text{ mm} \quad OK$$

**Check for strain:-**

$$a = \frac{A_s f_y}{0.85 b f'_c} = \frac{226 \times 420}{0.85 \times 120 \times 28} = 33.235 \text{ m}$$

$$c = \frac{a}{B_1} = \frac{33.235}{0.85} = 39.1 \text{ mm}$$

$$\varepsilon_s = 0.003 \left( \frac{d - c}{c} \right) = 0.003 \left( \frac{284 - 39.1}{39.1} \right) = 0.01879 > 0.005 \quad 0k$$

**✓ Shear Design for (R 6):-**

Shear strength V<sub>c</sub>, provided by concrete for the joists may be taken 10% greater than for beams. This is mainly due to the interaction between the slab and closely spaced ribs.(ACI, 8.13.8).

**V<sub>u</sub> at distance d from support=23.9KN for span 1:-**

$$V_c = \frac{1.1}{6} \sqrt{f'_c} b_w d = \frac{1.1}{6} \sqrt{28} \times 120 \times 284 \times 10^{-3} = 33.06 \text{ KN}$$

$$\phi V_c = 0.75 \times 33.06 = 24.8 \text{ KN}$$

$$0.5 \phi V_c = 0.5 \times 24.8 = 12.4 \text{ KN}$$

$$0.5 \phi V_c < V_u < \phi V_c$$

Minimum shear reinforcement is required **except for concrete joist construction .So ,No shear reinforcement is provided**

**Use 2leg ø10 @100mm**

## 4.6 Design of Beam (BB, 08)

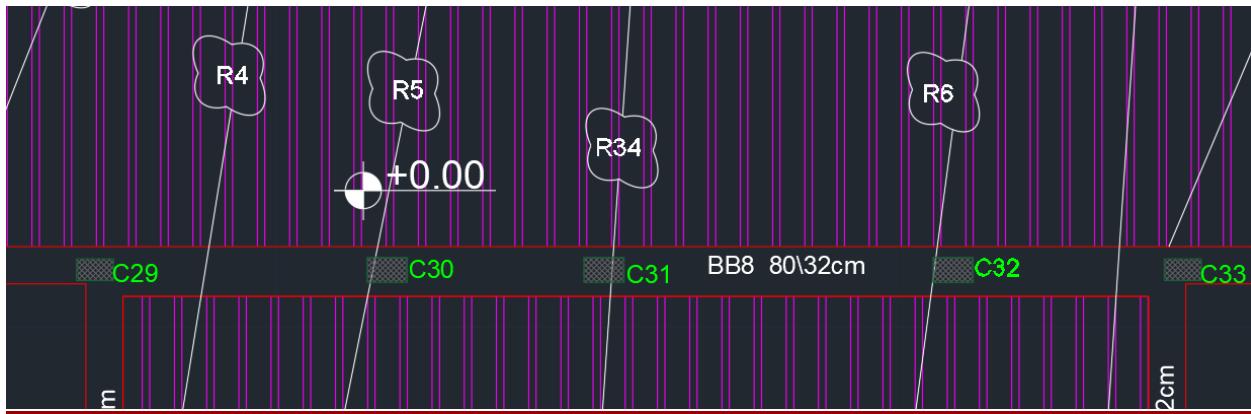


Fig (4.5) : BG07

✓ **Material :-**

- ⇒ concrete B350  $f_c' = 28 \text{ N/mm}^2$
- ⇒ Reinforcement Steel  $f_y = 420 \text{ N/mm}^2$

✓ **Section :-**

- ⇒  $B = 80\text{cm}$
- ⇒  $h=32 \text{ cm}$
- ⇒  $d=320-40-10-20/2=260 \text{ mm}$

### Load Calculations:-

#### Dead & Live Load Calculations for Beam(BB 08):-

The distributed Dead and Live loads acting upon (BB 08) can be defined from the wall above it.

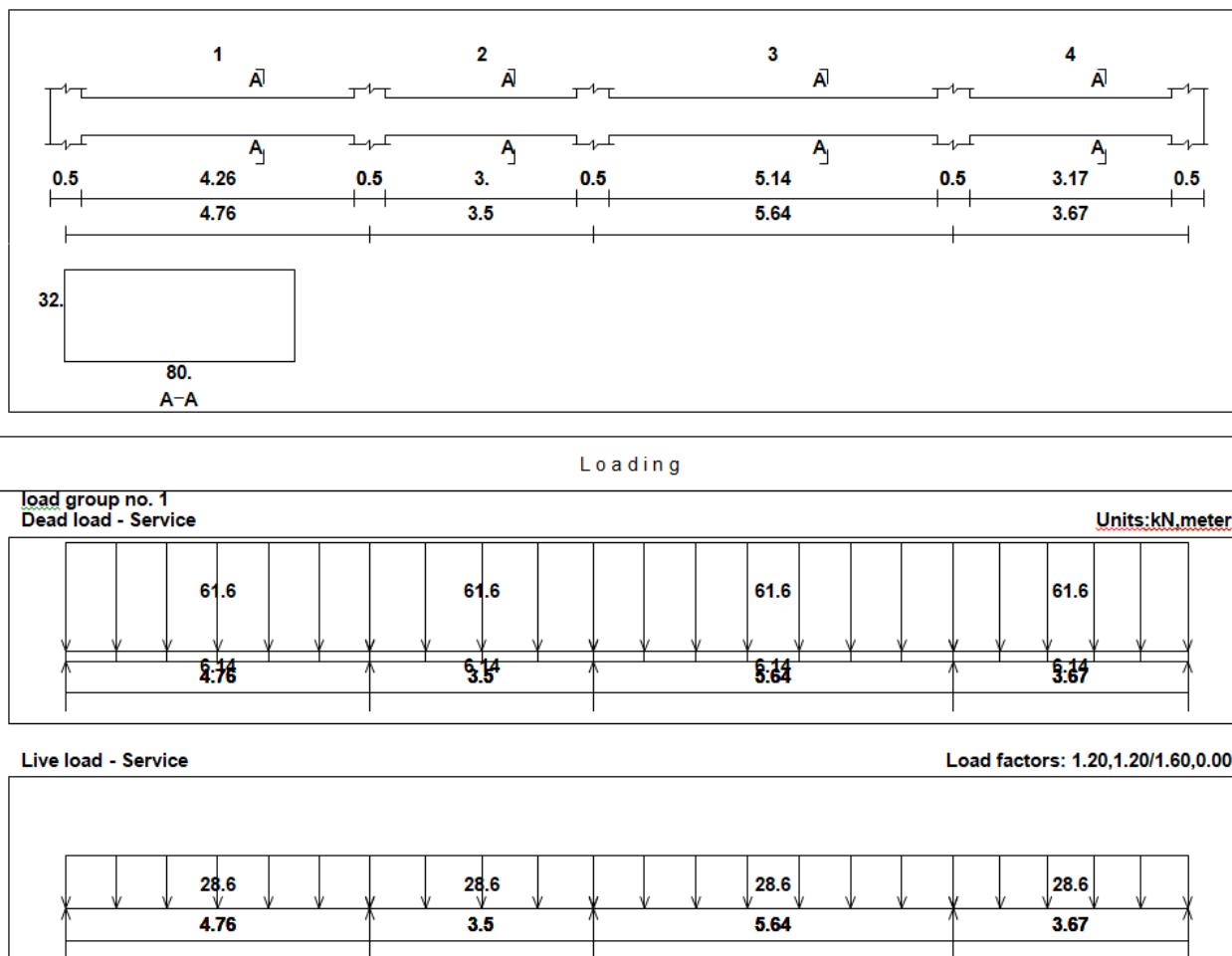
**1)Dead Load:-**

$$\begin{aligned} D.L &= DL(\text{rib6})/0.52 + \text{Own weight of beam} \\ &= 32.0.3/0.52 + 0.8*0.32*25 \\ &= 61.596 + 6.4 = 68 \text{ KN/m} \end{aligned}$$

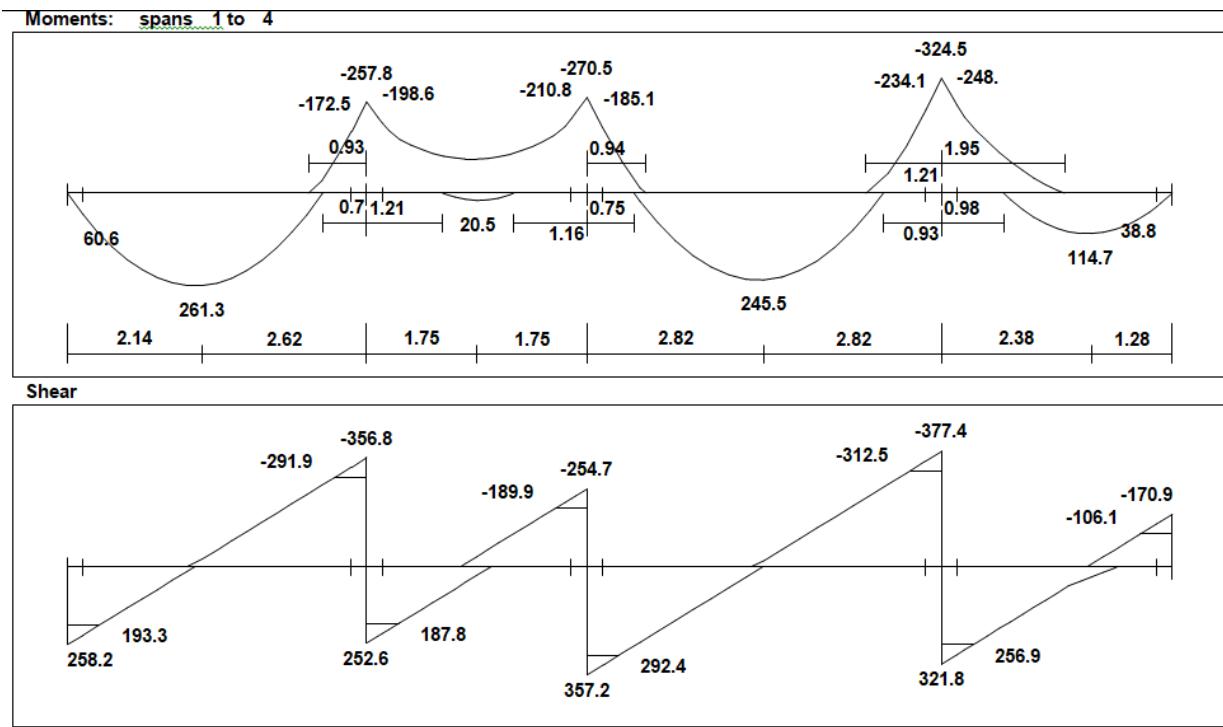
**1)Live Load:-**

$$L.L = LL(\text{rib6})/0.52 = 14.9/0.52 = 28.673 \text{ KN/m (internal beam).}$$

✓ **Statically System and Dimensions:-**



**Fig 4.6: Statically System and Loads Distribution of Beam (BB 08).**



**Fig 4.7: Shear and Moment Envelope Diagram of Beam (BB 08).**

✓ **Moment Design for (BB 08):-**

**1. Flexural Design of Positive Moment for(BB 08) for span:-  
(Mu=+261.3KN.m)**

Determine of  $M_{n,max}$

$$d = 320 - 40 - 10 - 20/2 = 260 \text{ mm}$$

$$c = \frac{3}{7}d = \frac{3}{7} * 741 = 111.43 \text{ mm}$$

$$a = B.c = 111.43 * 0.85 = 94.715 \text{ mm}$$

$$M_{n,max} = 0.85 * f'_c * a * b \left( d - \frac{a}{2} \right) = 0.85 * 28 * 94.715 * 800 * (260 - 47.357/2) * 10^6 = 426.176 \text{ KN.m}$$

$$\emptyset M_{n,max} = 0.9 * 426.176 = 383.56 \text{ KN.m} > Mu = 261.3 \text{ KN.m} .$$

Design the section as singly reinforced concrete section:

$$R_n = \frac{M_u}{\emptyset bd^2} = \frac{260.3 \times 10^6}{0.9 \times 800 \times 260^2} = 5.348 \text{ MPa}$$

$$m = \frac{f_y}{0.85 f'_c} = \frac{420}{0.85 \times 28} = 17.647$$

$$\rho = \frac{1}{m} \left( 1 - \sqrt{1 - \frac{2 \cdot m \cdot R_n}{420}} \right) = \frac{1}{17.647} \left( 1 - \sqrt{1 - \frac{2 \times 17.647 \times 5.348}{420}} \right) = 0.0146$$

$$A_s = \rho \cdot b \cdot d = 0.0146 \times 800 \times 260 = 3036.8 \text{ mm}^2 \text{ Controls}$$

**Check for  $A_{s,min}$ :-**

$$A_{s,min} = \frac{\sqrt{f'_c}}{4(f'_y)} (bw)(d) = 655.138 \text{ mm}^2$$

$$A_{s,min} = \frac{1.4}{(f_y)} (bw)(d) = 693.33 \text{ mm}^2 \text{ control}$$

Use 11Ø 20,  $A_{s,provided} = 3455.75 \text{ mm}^2 > A_{s,required} = 3036.8 \text{ mm}^2$  ... Ok

**Check spacing :-**

$$S_b = \frac{800 - 40*2 - 20 - 11*20}{10} = 48 \text{ mm} > S = 25 \text{ mm} \quad OK$$

**Check for strain:-**

$$a = \frac{A_s f_y}{0.85 b f'_c} = \frac{3455.75 \times 420}{0.85 \times 800 \times 28} = 76.23 \text{ mm}$$

$$c = \frac{a}{B_1} = \frac{76.23}{0.85} = 89.68 \text{ mm}$$

$$d = 320 - 40 - 10 - 20 / 2 = 260 \text{ mm}$$

$$\varepsilon_s = 0.003 \left( \frac{d - c}{c} \right) = 0.003 \left( \frac{260 - 89.68}{89.68} \right) = 0.0057 > 0.005 \quad 0k$$

### Shear Design for (BB 08):-

Shear strength  $V_c$ , provided by concrete for the joists may be taken 10% smaller than for ribs. This is mainly due to the interaction between the slab and closely spaced ribs. (ACI, 8.13.8).

**1. For span (3)  $V_u$  at distance d from support = 312.5KN**

$$V_c = \frac{1}{6} \sqrt{f'_c} b_w d = \frac{1}{6} \sqrt{28} * 800 * 260 = 183.438 \text{ KN}$$

$$\Phi V_c = 0.75 * 183.438 = 137.5785 \text{ KN}$$

$$0.5 \Phi V_c = 0.5 * 361.29 = 68.78925 \text{ KN}$$

$$0.5 \phi V_c < \phi V_c < V_u$$

Case (3) for shear design, find  $V_s$ .

$$V_s = \frac{1}{16} \sqrt{f'_c} b_w d > \frac{1}{3} b_w d$$

$$\frac{1}{16} \sqrt{f'_c} b_w d = \frac{1}{16} \sqrt{28} * 800 * 260 = 68.79 \text{KN}$$

$$\frac{1}{3} b_w d = \frac{1}{3} 800 * 260 = 69.33 \text{KN control}$$

$$\phi V_c + \phi V_s = 137.5785 + 52 = 189.576$$

$$\phi V_c + \phi V_s < V_u$$

508.79KN > 464KN OK

$$S = \frac{A_v f_{yt}}{0.062 b_w \sqrt{f'_c}} = \frac{314.16 * 420}{0.062 * 800 * \sqrt{28}} = 502.878 \text{mm}$$

$$S = \frac{A_v f_{yt}}{0.35 b_w} = \frac{314.16 * 420}{0.35 * 800} = 471.24 \text{ mm}$$

$$s_{max} \leq \frac{d}{2} = \frac{260}{2} = 130 \text{mm}$$

$$or \quad s_{max} \leq 600 \text{ mm}$$

Use stirrups (4 leg stirrups) Ø10 @ 130 mm,  $A_v = 4 \times 78.54 = 314.16 \text{mm}^2$ .

## 4-7 Design of Column (32)



### Material :-

⇒ concrete B350       $f_c' = 28 \text{ N/mm}^2$

⇒ Reinforcement Steel       $f_y = 420 \text{ N/mm}^2$

### ✓ Load Calculation:-

#### Service Load:-

Dead Load = 1018.65.3KN

Live Load = 454.62 KN

#### Factored Load:-

$$P_U = 1.2 \times 1346.15 + 1.6 \times 499.26 = 2414.196 \text{ KN}$$

### Dimensions of Column:-

Assume  $\rho_g = 0.01$

$$\phi * P_n = 0.65 \times 0.8 \times A_g \{0.85 f_c' (1 - \rho_g) + \rho_g * f_y\}$$

$$2414.196 = 0.65 \times 0.8 \times A_g \{0.85 * 28(1 - 0.01) + 0.01 * 420\}$$

$$A_g = 167231.6337 \text{ mm}^2$$

Assume square Section

$$h = 650 \text{ mm}$$

$$b = 167231.6337 / 650 = 257.279 \text{ mm}$$

Select b = 250mm

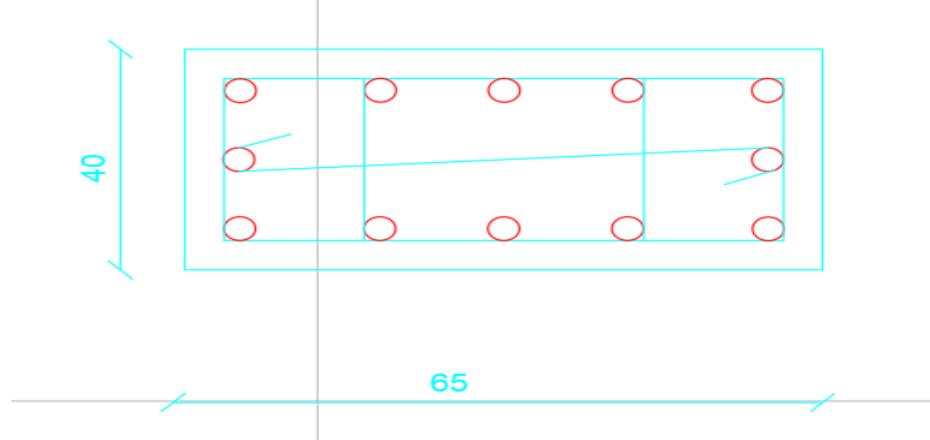


Fig 4.8: Column section



### Check Slenderness Parameter:-

$$\frac{klu}{r} < 34 - 12 \frac{M1}{M2} \leq 40$$

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

$$Lu = 4.35 - 0.32 - 0.32 = 3.71 \text{ m}$$

$$M1/M2 = 1$$

K=1 for braced frame.

- **about Y-axis (b= 0.65 m)**

$$\frac{klu}{r} < 34 - 12 \frac{M1}{M2} \leq 40$$

$$\bullet \frac{1 \times 3.71}{0.65 * 0.25} = 22.03 > 22$$

Column Is long About Y-axis

- **about X-axis (h= 0.400m)**

$$\frac{klu}{r} < 34 - 12 \frac{M1}{M2} \dots \dots \dots \text{ACI} - (10.12.2)$$

$$\frac{1 \times 3.71}{0.65 * 0.4} = 14.2 < 22$$

Column Is Short About X-axis



### Selecting of Longitudinal Bars:-

$$2414.196 = 0.65 \times 0.8 \{0.85 * 28(167231.6337 - Ast) + Ast * 420\}$$

$$Ast = 972.6658 \text{ mm}^2$$

Use 14  $\Phi 18$  with  $Ast = 3556 \text{ mm}^2$

$$\rho_g = \frac{Ast}{Ag} = \frac{3556}{167231.6337}$$

=0.02 ok



### Design of the Stirrups:-

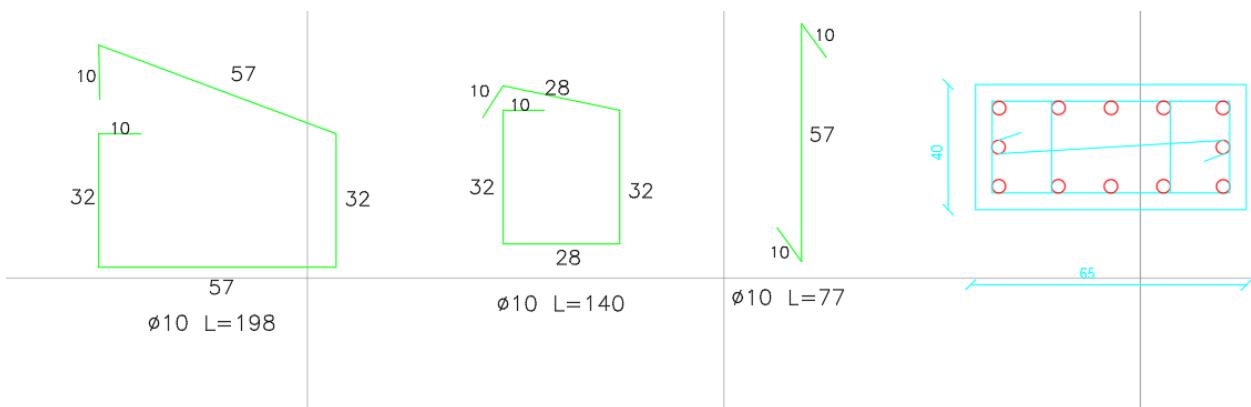
The spacing of ties shall not exceed the smallest of :-

$$\text{spacing} \leq 16 \times d_b = 16 \times 1.8 = 28.8 \text{ cm}$$

$$\text{spacing} \leq 48 \times d_s = 48 \times 1.0 = 48 \text{ cm}$$

$$\text{spacing} \leq 75 \text{ cm}$$

Use  $\varphi 10 @ 10 \text{ cm}$



**Fig 4.9 : Column section stirups**

**4.8 Design of Basement wall :**

- Load Calculation:-

$$\gamma = \text{soil density} = 17 \text{ KN/m}^3.$$

$$\phi = \text{angle of internal friction} = 30^\circ.$$

$$\text{LL(surcharge)} = 5 \text{ KN/m}^2.$$

Thickness = 30cm, cover = 4cm .

The design will be for 1m width strip.

Neglect the axial load, since its low value

$$q_1 = \text{soil pressure} = K_o * \gamma * h.$$

$$q_2 = \text{surcharge pressure} = K_o * LL.$$

$$K_o = \text{soil pressure coefficient at rest} = 1 - \sin \phi.$$

$$\text{So , } K_o = 1 - \sin \phi = 0.5.$$

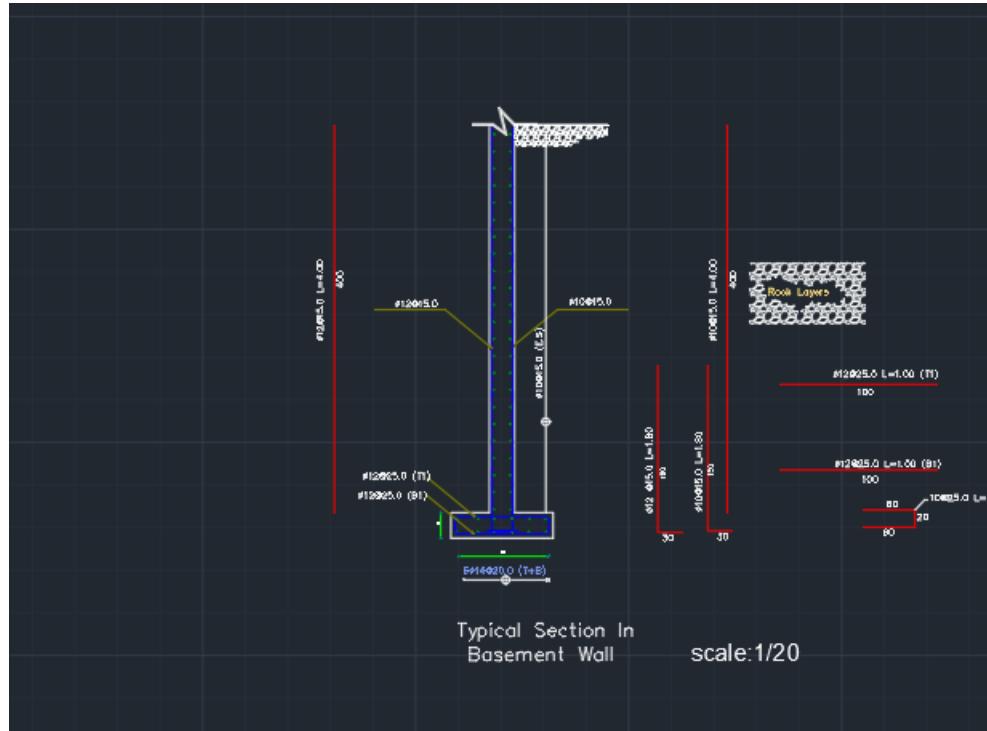
$$q_1 = 0.5 * 17 * 3.7 = 31.5 \text{ KN/m}^2.$$

$$q_2 = 0.5 * 5 = 2.5 \text{ KN/m}^2.$$

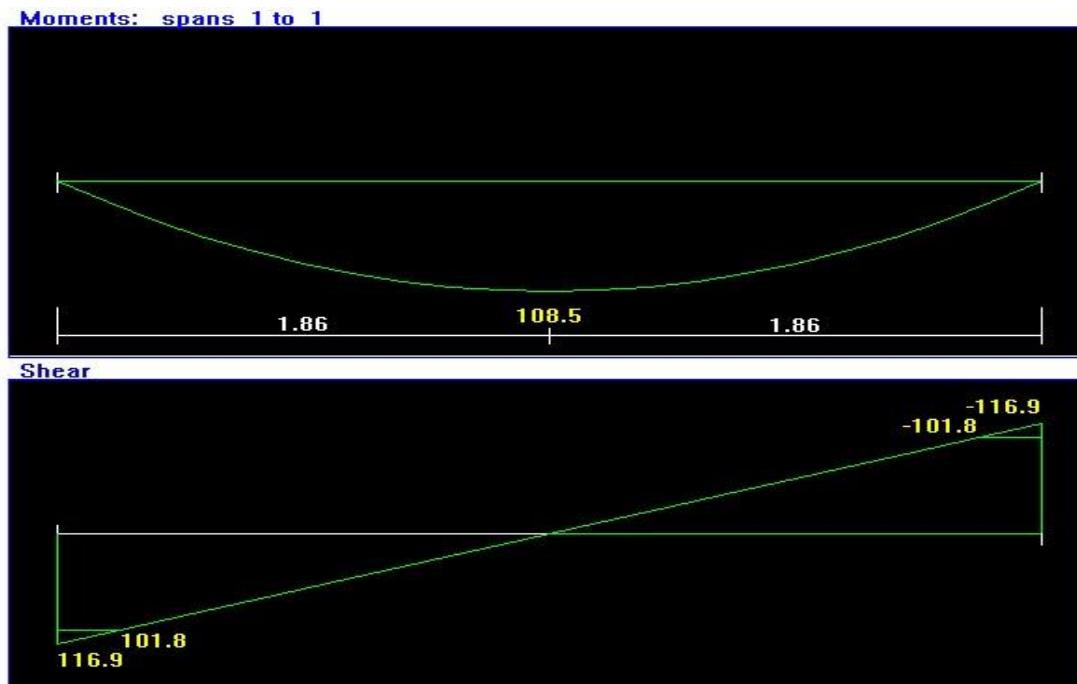
Factored Load :-

$$q_{1u} = 31.5 * 1.6 = 50.4 \text{ KN/m}^2$$

$$q_{2u} = 2.5 * 1.6 = 4 \text{ KN/m}^2$$



**Figure 4. 10: basement wall**



**Figure 4. 11: Moment /Shear Envelope of basement wall**

- **Design of bending moment of wall :-**

Design for positive moment  $M_u = 108.5 \text{ KN.m}$ .

$$d = 300 - 40 - \frac{12}{2} = 254 \text{ mm.}$$

$$M_n = \frac{M_u}{0.9} = \frac{108.5}{0.9} = 120 \text{ KN.m}$$

$$R_n = \frac{M_n * 10^6}{b * d^2} = \frac{120 * 10^6}{1000 * 254^2} = 1.86 \text{ Mpa.}$$

$$m = \frac{F_y}{0.85 * f_{c'}} = \frac{420}{0.85 * 28} = 17.6$$

$$\rho = \frac{1}{m} * \left( 1 - \sqrt{1 - \frac{2 * R_n * m}{F_y}} \right) = \frac{1}{17.6} * \left( 1 - \sqrt{1 - \frac{2 * 1.86 * 17.6}{420}} \right)$$

$$= 0.00465$$

$$As_{req} = \rho * b * d = 0.00465 * 1000 * 254$$

$$= 1181.4 \text{ mm}^2/\text{m} \dots \text{control..}$$

$$As_{min1} = 0.25 * \frac{\sqrt{f_{c'}}}{f_y} * bw * d = 0.25 * \frac{\sqrt{28}}{420} * 1000 * 254$$

$$= 800 \text{ mm}^2/\text{m.}$$

$$As_{min2} = \frac{1.4}{f_y} * bw * d = \frac{1.4}{420} * 1000 * 254 = 846.67 \text{ mm}^2/\text{m}$$

For both sides of wall Select  $\emptyset 16@15\text{cm} = 1340.41 \text{ mm}^2 > 1181.4 \text{ mm}^2$

- **Design of shear force :-**

$$d = 250 - 40 - 8 = 202 \text{ mm}$$

$$\emptyset V_c = 0.75 * \frac{1}{6} * \sqrt{f_{c'}} * b * d = 0.75 * \frac{1}{6} * \sqrt{28} * 1000 * 254 * 10^{-3}$$

$$= 160 \text{ KN.}$$

$$(\emptyset V_c = 155.54) > (V_u = 101.8).$$

No shear Reinforcement is required and thickness of wall is adequate enough.

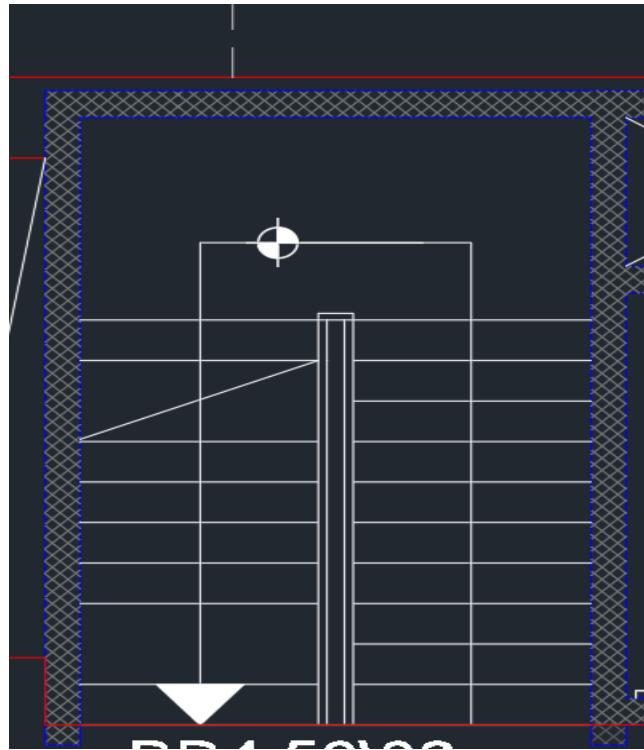
But horizontal Reinforcement due to Cracking:

$$As \ req \ h = 0.002 * b * h = 0.002 * 1000 * 300 = 600 \text{ mm}^2/\text{m.}$$

For one side  $A_s = 300 \text{ mm}^2/\text{m}$ .

Select for one side horizontal reinforcement  $\phi 10 @ 25 \text{ cm} = 314.16 \text{ mm}^2 > 300 \text{ mm}^2$

#### **4.9 Design of Stair :**



**Fig 4.12: Stair Plan.**

#### **✓ Material :-**

⇒ concrete B300       $F_c' = 28 \text{ N/mm}^2$

⇒ Reinforcement Steel       $F_y = 420 \text{ N/mm}^2$

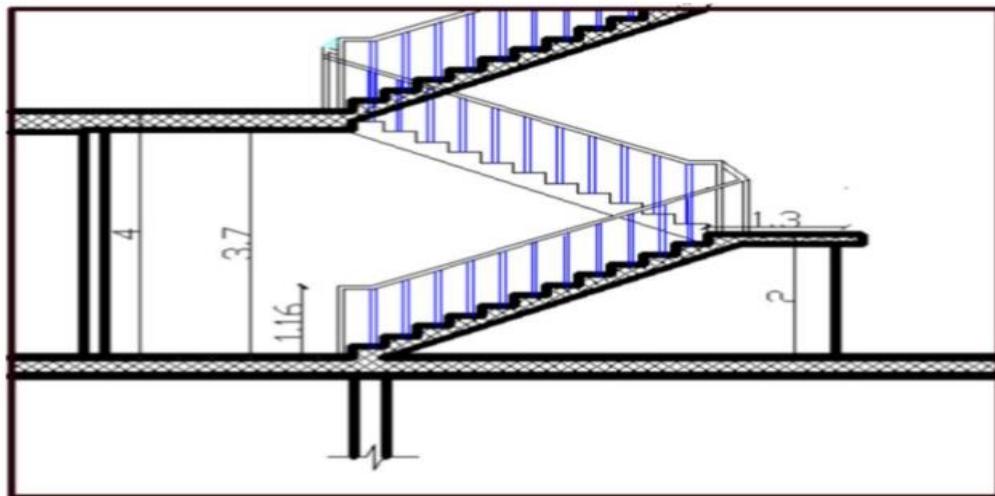
#### **1- Design of Flight :-**

##### **✓ Determination of Thickness:-**

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

$$h_{\min} = 5.55/20 = 27.75 \text{ cm}$$

Take  $h = 30 \text{ cm}$



**Fig 4.13 : Stair Section.**

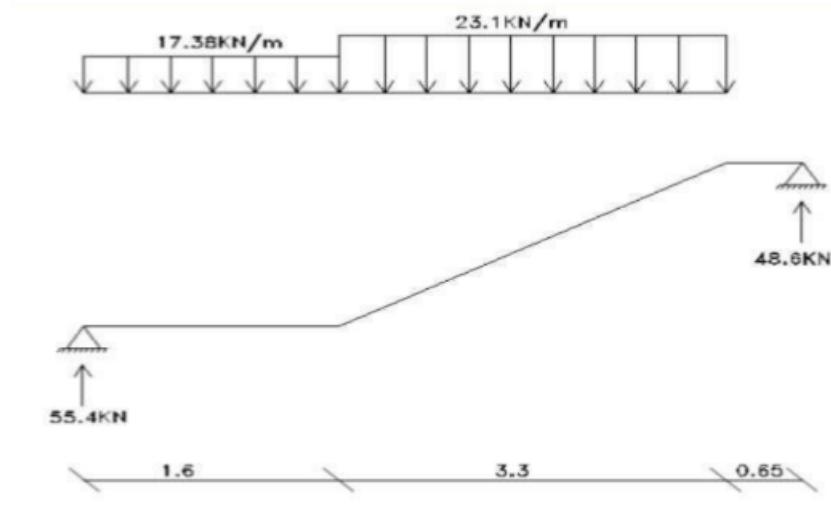
### Dead Load For Flight For 1m Strip:-

**Table ( 4.4 ):** Dead Load Calculation of Flight.

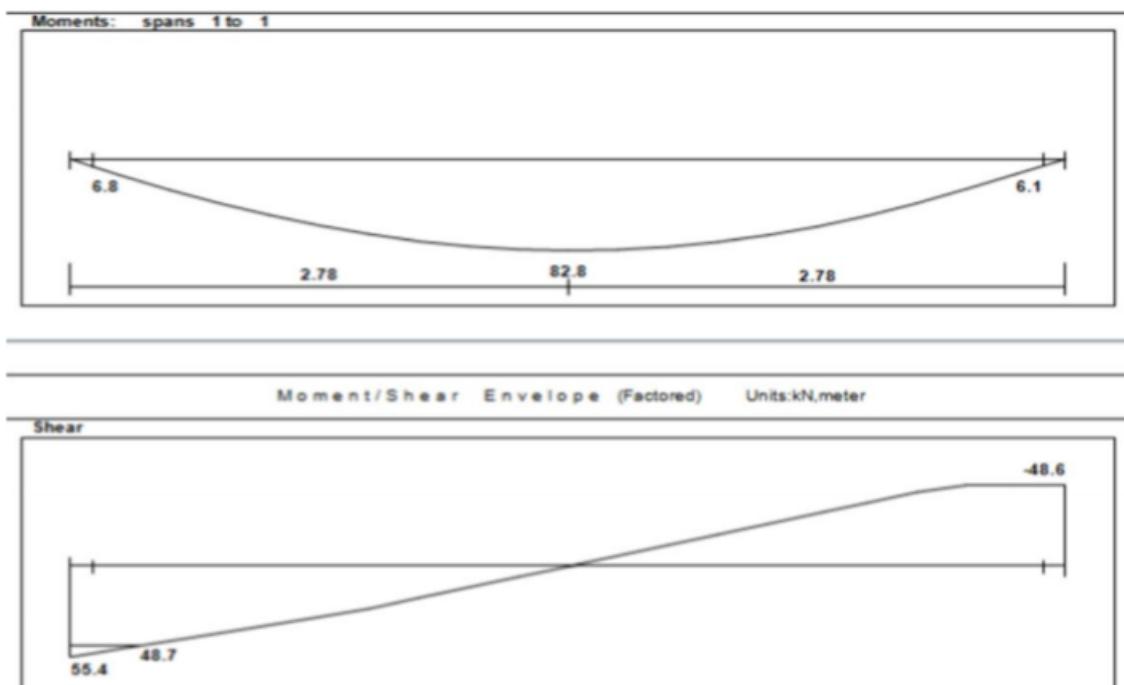
No.	Parts of Flight	Calculation
1	<b>Tiles</b>	$23*0.03*1*((0.35+0.15)/0.3) = 1.15 \text{ KN/m}$
2	<b>Mortar</b>	$22*0.03*1*((0.3+0.15)/0.3) = 0.66 \text{ KN/m}$
3	<b>Stair</b>	$(25/0.3)*(0.5*0.15*0.3)*1 = 1.875 \text{ KN/m}$
4	<b>R.C</b>	$25*0.3*1 / \cos 26.5^\circ = 8.38 \text{ KN/m}$
5	<b>Plaster</b>	$22*0.02*1 / \cos 26.5^\circ = 0.49 \text{ KN/m}$
<b>Sum = 12.56 KN/m</b>		

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

✓ **System of Flight:-**



**Fig 4.14: Statically System and Loads Distribution of Flight.**



**Fig 4.15: Shear and Moment Envelope Diagram of Flight.**

✓ **Design of Shear for Flight :- (Vu=48.7 KN)**

Assume bar diameter  $\phi$  14 for main reinforcement

$$d = h - \text{cover} - \frac{d_b}{2} = 300 - 20 - \frac{14}{2} = 273\text{mm}$$

$$V_c = \frac{1}{6} \sqrt{f'_c b_w d} = \frac{1}{6} \sqrt{28 * 1000 * 273} = 240.76\text{KN}$$

$\Phi V_c = 0.75 * 240.76 = 180.57 \text{ KN} > Vu = 48.7\text{KN} \dots \text{No shear reinforcement are required}$

✓ **Design of Bending Moment for Flight :- (Mu=82.8 KN.m)**

$$R_n = \frac{M_u}{\phi b d^2} = \frac{82.8 \times 10^6}{0.9 \times 1000 \times 273^2} = 1.2 \text{ Mpa}$$

$$m = \frac{f_y}{0.85 f'_c} = \frac{420}{0.85 \times 28} = 17.6$$

$$\rho = \frac{1}{m} \left( 1 - \sqrt{1 - \frac{2 \cdot m \cdot R_n}{420}} \right) = \frac{1}{17.6} \left( 1 - \sqrt{1 - \frac{2 \times 17.6 \times 1.2}{420}} \right) = 0.000295$$

$$A_{s,\text{req}} = \rho \cdot b \cdot d = 0.000295 \times 1000 \times 273 = 803.987 \text{ mm}^2/\text{m}$$

$$A_{s,\text{min}} = 0.0018 \times 1000 \times 300 = 540 \text{ mm}^2/\text{m}$$

$$A_{s,\text{req}} = 803.987 \text{ mm}^2 > A_{s,\text{min}} = 540 \text{ mm}^2/\text{m}$$

Use  $\phi 14$  then

$$N = A_s / A_s \phi 14 = 803.987 / 153.9 = 5.224, s = 1/n = 1/5.224 = 0.19\text{m}$$

Take 6  $\phi 14/\text{m}$

**Check for Spacing :-**

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

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

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

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

Use ø14 @ 200 mm ,  $A_{s,\text{provided}} = 923.63 \text{mm}^2 > A_{s,\text{required}} = 803.987 \text{mm}^2 \dots \text{Ok}$

**Check for strain:-**

$$a = \frac{A_s f_y}{0.85 b f'_c} = \frac{923.63 \times 420}{0.85 \times 1000 \times 28} = 16.3 \text{ mm}$$

$$c = \frac{a}{B_1} = \frac{16.3}{0.85} = 19.176 \text{ mm}$$

$$\varepsilon_s = 0.003 \left( \frac{d - c}{c} \right) = 0.003 \left( \frac{273 - 19.176}{19.176} \right) = 0.0397 > 0.005 \dots \text{ok}$$

### ✓ Lateral or Secondary Reinforcement For Flight :-

$$A_{s,\text{req}} = A_{s,\text{min}} = 0.0018 * 1000 * 300 = 540 \text{ mm}^2$$

Use ø14@ 300mm ,  $A_{s,\text{provided}} = 615.75 \text{ mm}^2 > A_{s,\text{required}} = 540 \text{ mm}^2 \dots \text{Ok}$

**Design of Landing :-**

### ✓ Determination of Thickness:-

Take = 25 cm the same thickness slab flight.

### ✓ Load Calculation:-

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

**Table ( 4.5 ): Dead Load Calculation of Middle Landing.**

No.	Parts of Landing	Calculation
1	Tiles	$23*0.03*1= 0.69\text{KN/m}$
2	Mortar	$22*0.02*1= 0.44\text{KN/m}$
4	R.C	$25*0.25*1= 6.25\text{KN/m}$
5	Plaster	$22*0.02*1= 0.44\text{KN/m}$
		<b>Sum = = 7.82KN/m</b>

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

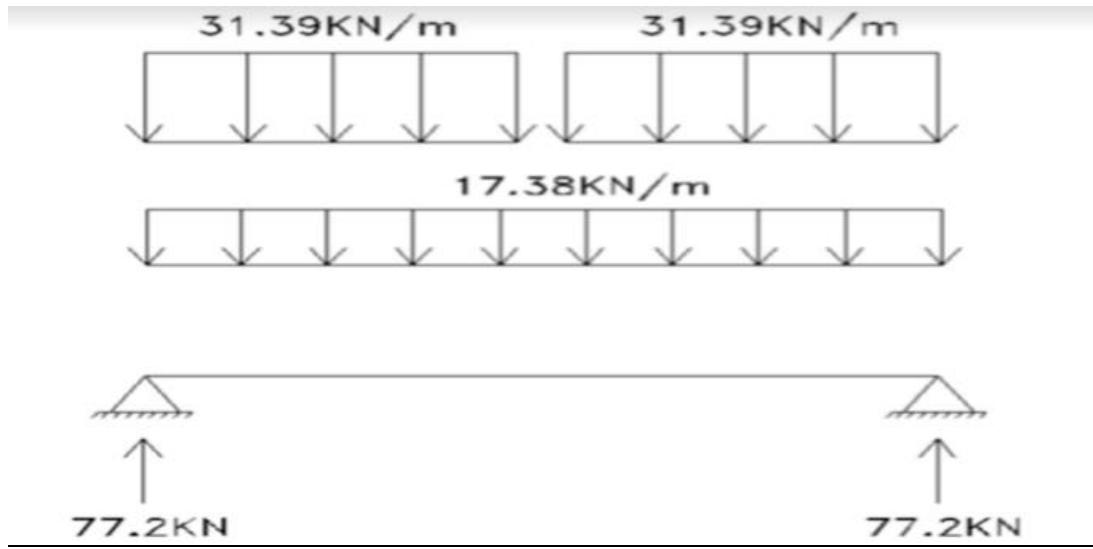
**Factored Load For Landing :-**

$$W_U = 1.2 \times 7.82 + 1.6 \times 5 = 17.38\text{KN/m}$$

**Factored Load From Flight :-**

$$W_{LA1} = \frac{W_{FL1}}{L} = \frac{48.6}{1.55} = 31.39\text{KN/m}$$

✓ **System of Landing:-**



.Fig 4.16: Statically System and Loads Distribution Of Middle Landing

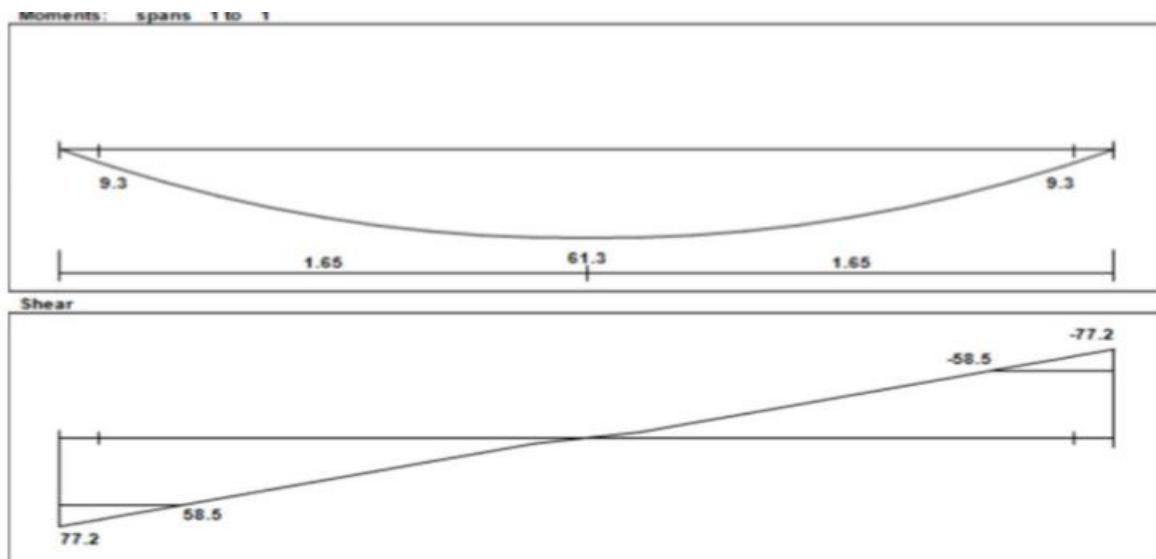


Fig 4.17: Shear and Moment Envelope Diagram of Middle landing

**Design of Shear:- (Vu=77.2KN):**

Assume bar diameter  $\phi$  14 for main reinforcement

$$d = h - \text{cover} - \frac{d_b}{2} = 300 - 20 - \frac{14}{2} = 273\text{mm}$$

$$V_c = \frac{1}{6} \sqrt{f'c} b_w d = \frac{1}{6} \sqrt{28} * 1000 * 273 = 240.76\text{KN}$$

$\Phi V_c = 0.75 * 240.76 = 180.57 \text{ KN} > Vu = 48.7\text{KN} \dots \text{No shear reinforcement are required}$

**Design of Moment:- (Mu=61.3KN)**

Assume bar diameter  $\phi$  14 for main reinforcement

$$R_n = \frac{M_u}{\phi b d^2} = \frac{61.3 \times 10^6}{0.9 \times 1000 \times 273^2} = 0.914 \text{ Mpa}$$

$$m = \frac{f_y}{0.85 f'_c} = \frac{420}{0.85 \times 28} = 17.6$$

$$\rho = \frac{1}{m} \left( 1 - \sqrt{1 - \frac{2 \cdot m \cdot R_n}{420}} \right) = \frac{1}{17.6} \left( 1 - \sqrt{1 - \frac{2 \times 17.6 \times 0.914}{420}} \right) = 0.00022$$

$$A_{s,\text{req}} = \rho \cdot b \cdot d = .00022 \times 1000 \times 273 = 593.76 \text{ mm}^2/\text{m}$$

$$A_{s,\text{min}} = 0.0018 \times 1000 \times 300 = 540 \text{ mm}^2/\text{m}$$

$$A_{s,\text{req}} = 593.76 \text{ mm}^2 > A_{s,\text{min}} = 540 \text{ mm}^2/\text{m}$$

Use  $\phi 14$  then

$$N = A_s / A_s \phi 14 = 593.76 / 153.9 = 3.85, s = 1/n = 1/3.85 = 0.25\text{m}$$

Take 4 $\phi 14/\text{m}$

**Check for Spacing :-**

$$S = 3h = 3 \times 3030 = 900\text{mm}$$

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

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

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

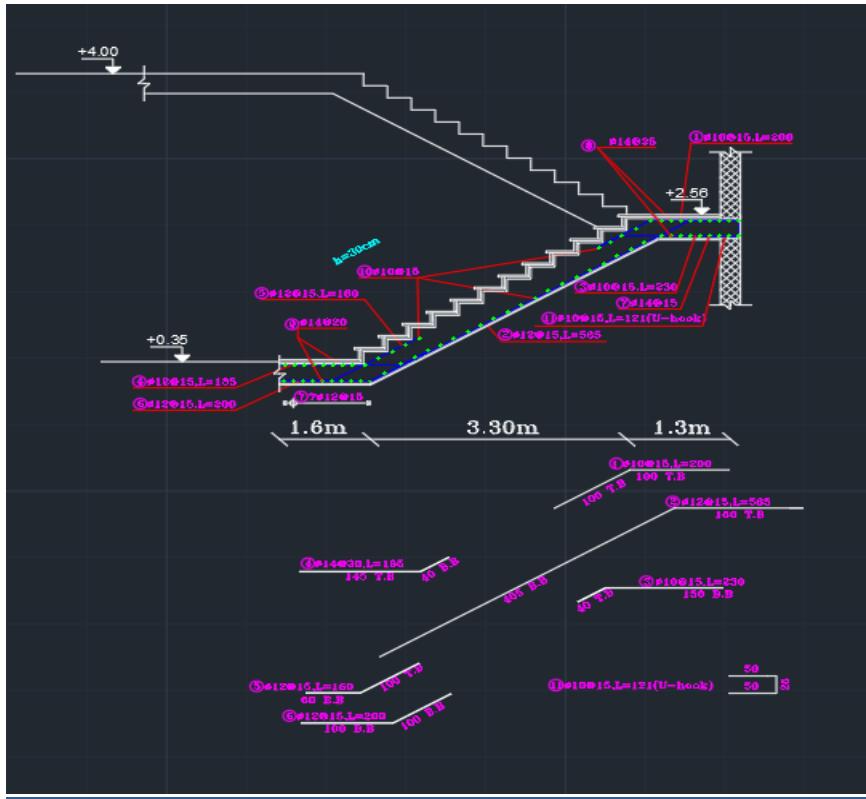


Fig 4.18: Stair Reinforcement Details.

## **4.10 Design of Footing (F4)**

✓ **Material :-**

⇒ concrete B300       $F_c' = 28 \text{ N/mm}^2$

⇒ Reinforcement Steel       $F_y = 420 \text{ N/mm}^2$

✓ **Load Calculations :- (From Column C32)**

Dead Load 1346.15KN , Live Load = 504.83 KN

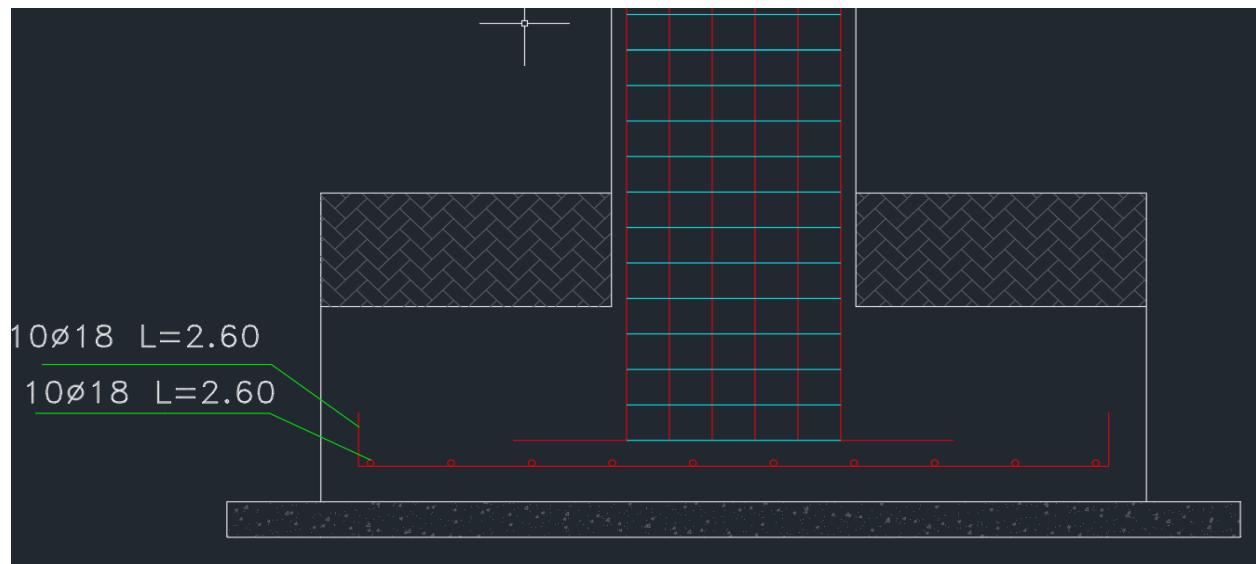
Total services load =  $1346.15 + 504.83 = 1850.98 \text{ K}$

Total Factored load =  $1.2 * 1346.15 + 1.6 * 504.83 = 2423.108 \text{ KN}$

Column Dimensions (a\*b) =  $35 * 60 \text{ cm}$

Soil density = 17 Kg/cm<sup>3</sup>

Allowable Bearing Capacity =  $400 \text{ KN/m}^2$



|Fig .(4.19): Section in F4.

$$q_{net-allow} = 400 - 17*0.30 - 25*0.95 = 371.15 \text{ kN/m}^2$$

**✓ Area of Footing :-**

$$A = \frac{Pt}{q_{net-allow}} = \frac{1850.98}{371.15} = 49.8 \text{ m}^2$$

**Assume Square Footing**

**B required = 7m**

**Select B = 7m**

**✓ Bearing Pressure :-**

$$q_u = \frac{2423.108}{4*4} = 151.4 \text{ KN/m}^2$$

**✓ Design of Footing :-**

**1- Design of One Way Shear Strength :-**

Critical Section at Distance (d) From The Face of Column

Assume h = 650cm , bar diameter  $\phi$  18 for main reinforcement and 7.5 cm Cover

$$d = 650 - 75 - 18 = 517 \text{ mm}$$

$$V_u = q_u * \left( \frac{B-a}{2} - d \right) * L$$

$$V_u = 151.4 * \left( \frac{4-0.75}{2} - 0.517 \right) * 4 = 671.0048 \text{ KN}$$

$$\phi V_c = \phi \frac{1}{6} \sqrt{f'_c} b_w d$$

$$\phi V_c = 0.75 * \frac{1}{6} * \sqrt{28} * 4100 * 517 * 10^{-3} = 1102.049 \text{ KN}$$

*the minimum shear reinforcement is required one way shear*

- **Design of Two Way Shear Strength :-**

- $V_u = p_u - FR_b$

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

$$V_u = 151.4 \times [(4 * 4) - (0.65 + 0.517)(0.35 + 0.517)] = 2269.2kN$$

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

1.  $\emptyset V_c = \emptyset \times \frac{1}{6} \left(1 + \frac{2}{\beta_c}\right) \times \sqrt{f_{c'}} \times b_o \times d$

2.  $\emptyset V_c = \emptyset \times \frac{1}{12} \left(\frac{\alpha_s}{\frac{b_o}{d}} + 2\right) \times \sqrt{f_{c'}} \times b_o \times d$

3.  $\emptyset V_c = \emptyset \times \frac{1}{3} \times \sqrt{f_{c'}} \times b_o \times d$

Where:

$$\beta_c = \frac{\text{column Length (a)}}{\text{column width (b)}} = \frac{65}{35} = 1.857$$

$$b_o = \text{Perimeter of critical section taken at } (d/2) \text{ from the loaded area.}$$

$$= 2 \times (0.65 + 0.517) + 2 \times (0.35 + 0.517) = 406.8cm$$

$\alpha_s = 40$  for interior coulumn

Substituting values in equations:

$$\emptyset V_c = 0.75 \times \frac{1}{6} \left(1 + \frac{2}{1}\right) \times \sqrt{28} \times 4068 \times 517 = 4172.135N$$

$$\emptyset V_c = 0.75 \times \frac{1}{12} \left(\frac{40 * 0.517}{4.068} + 2\right) \times \sqrt{28} \times 4068 \times 517 = 4925.6kN$$

$$\emptyset V_c = 0.75 \times \frac{1}{3} \times \sqrt{28} \times 4068 \times 517 = 2781.42 kN - CONTROL$$

$$\emptyset V_c = 2781.42kN > V_u = 2269.2kN$$

## 2- Design of Bending Moment :-

Critical Section at the Face of Column

$$FR = q_u * \left(\frac{B-a}{2}\right) * L = 151.4 * \left(\frac{2.6-0.75}{2}\right) * 2.6 = 364.117 kN$$

$$Mu = 151.4 * 2.6 * 1.8 * 1.8 / 2 = 637.7KN.m$$

$$R_n = \frac{M_u}{\emptyset bd^2} = \frac{637.7 \times 10^6}{0.9 \times 2600 \times 517^2} = 0.109 Mpa$$

$$m = \frac{f_y}{0.85 f'_c} = \frac{420}{0.85 \times 28} = 17.6$$

$$\rho = \frac{1}{m} \left(1 - \sqrt{1 - \frac{2 \cdot m \cdot R_n}{420}}\right) = \frac{1}{20.58} \left(1 - \sqrt{1 - \frac{2 \times 17.6 \times 0.109}{420}}\right) = 0.0022$$

$$A_{s,req} = \rho \cdot b \cdot d = 0.0022 \times 2600 \times 517 = 2957.24 \text{ mm}^2$$

$$A_{s,min} = 0.0018 \times 2600 \times 650 = 3042 \text{ mm}^2$$

$$A_{s,req} = 2957.24 \text{ mm}^2 < A_{s,min} = 3042 \text{ mm}^2$$

**As,req = 3042 mm<sup>2</sup> ..... is control**

### Check for Spacing :-

$$S = 3h = 3 \times 65 = 195 \text{ cm}$$

$$S = 380 \times \left( \frac{\frac{400}{2}}{\frac{2}{3} \times 420} \right) - 2.5 \times 75 = 355.35 \text{ cm}$$

**S = 20 cm ..... is control**

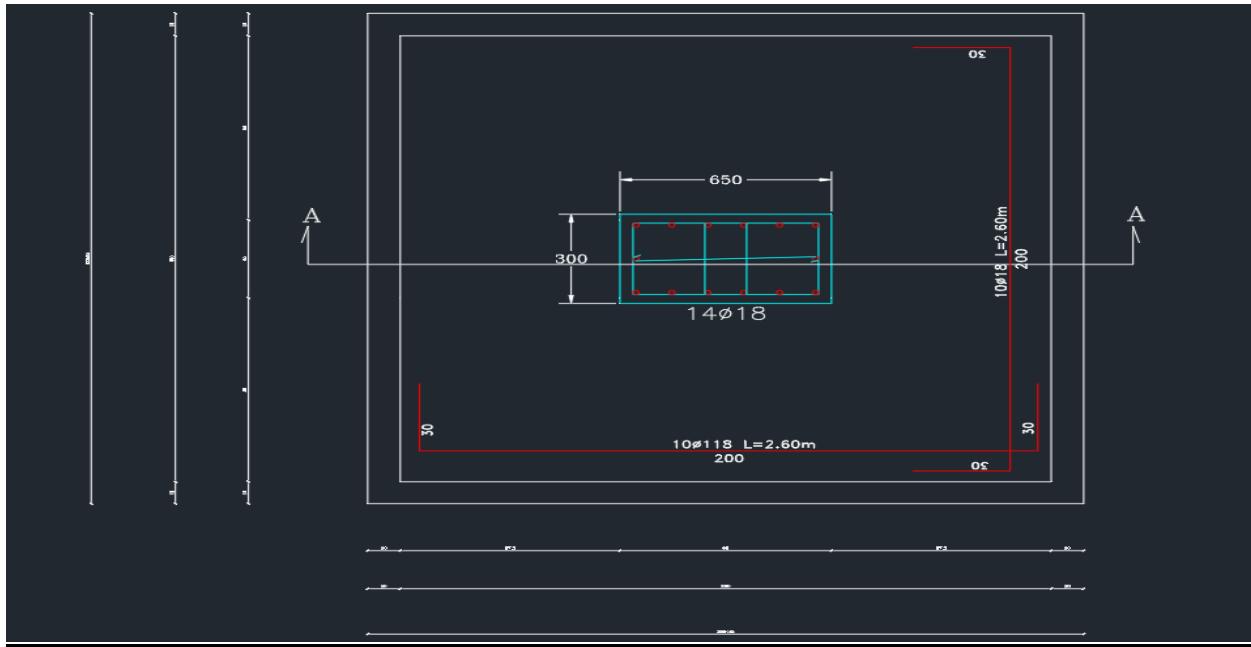
**Use 10Ø18 in Both Direction, As,provided = 3042 > As,required = 2957.24mm<sup>2</sup> ... Ok**

### Check for strain:-

$$a = \frac{A_s f_y}{0.85 b f'_c} = \frac{3042 \times 420}{0.85 \times 4000 \times 28} = 13.4 \text{ mm}$$

$$c = \frac{a}{B_1} = \frac{39.52}{0.85} = 15.78 \text{ mm}$$

$$\varepsilon_s = 0.003 \left( \frac{d - c}{c} \right) = 0.003 \left( \frac{517 - 15.78}{15.78} \right) = 0.0952 > 0.005 \dots \text{ok}$$



**Fig .(4.20):footing -plan reinforcement**

#### 4-11 Design of Shear Wall (sw11):

**Figure (4-19): Shear Wall(3).**

✓ **Material and Sections:-**

⇒ concrete B300       $F_c' = 24 \text{ N/mm}^2$

⇒ Reinforcement Steel       $F_y = 420 \text{ N/mm}^2$

⇒ Shear Wall Thickness       $h = 20 \text{ cm}$

⇒ Shear Wall Width       $L_w = 5.90 \text{ m}$

⇒ Shear Wall Height       $H_w = 20\text{m}$

#### 4-8-1 Design of Horizontal Reinforcement:-

$$\Sigma F_x = Vu = 719.17$$

The critical Section is the smaller of:

$$\frac{l_w}{2} = 5.90/2 = 2.95 \dots \text{control}$$

$$\frac{h_w}{2} = 20/2 = 10m$$

$$\text{Story Height} (H_w) = 4.03m$$

$$D = 0.8 * L_w = 0.8 * 5.90 = 4.72m$$

$$\begin{aligned}\emptyset V_{nmax} &= \emptyset \frac{5}{6} \sqrt{f_c'} hd \\ &= 0.75 * 0.83 * \sqrt{24} * 200 * 4720 = 2878.83KN > V_u = 253KN\end{aligned}$$

$V_c$  is the smallest of :

$$1 - V_c = \frac{1}{6} \sqrt{f_c'} hd = \frac{1}{6} \sqrt{24} * 200 * 4720 = 770.72KN \dots \text{control}$$

$$2 - V_c = 0.27 \sqrt{f_c'} hd + \frac{N_u d}{4l_w} = 0.27 \sqrt{24} * 200 * 4720 + 0 = 1248.65KN$$

$$3 - V_c = \left[ 0.05 \sqrt{f_c} + \frac{l_w (0.1 \sqrt{f_c} + 0.2 \frac{N_u}{l_w h})}{\frac{M_u}{V_u} - \frac{l_w}{2}} \right] hd$$

$$3 - V_c = \left[ 0.05 \sqrt{24} + \frac{5.90 (0.1 \sqrt{24} + 0)}{-2} \right] 300 * 6.864 = \text{neglected}$$

$$Vu = 770.72KN$$

$$\emptyset * vc + \emptyset * vs = vu$$

$$\emptyset * vs = vu - \emptyset * vc$$

$$Vs = vu / \emptyset - vc$$

$$Vs = 253 / 0.75 - 770.72 = 433.38 \text{kn} \quad \text{need reinforcement}$$

$$\frac{A_{vh}}{S_2} = \frac{v_s}{f_y d} = \frac{433.38}{420 * 4720} = 0.0002186 \text{ m}^2/\text{m}$$

$$\rho_t = \frac{A_{vh}}{S_2 * h} = \frac{0.0002186}{0.2} = 0.001093 < 0.0025$$

- Maximum spacing is the least of :

$$\frac{L_w}{5} = 5900/5 = 1180 \text{ mm}$$

$$3*h = 3*200 = 600\text{mm}$$

450 mm ..... Control

Select  $\emptyset 10$ , two layers

$$\rho_t = \frac{A_{ph}}{S_2 * h} = \frac{2 * 78.54}{S_2 * 200} = 0.0025$$

$$Sh=314.16\text{mm}$$

Select Sh=314.16mm  $\leq S_{max} = 450 \text{ mm}$ .

Take  $\emptyset 10/250$

#### 4-8-2 Design of Vertical Reinforcement:-

$$\frac{A_{vv}}{S_v} = 0.0025 + 0.5 \left( 2.5 - \frac{h_w}{L_w} \right) (\rho_t - 0.0025) \geq 0.0025$$

$$\frac{h_w}{L_w} = \frac{20}{5.90} = 3.389$$

for this wall with  $\frac{h_w}{L_w} \geq 2.5, \rho_t = 0.0025$

- Maximum spacing is the least of :

$$\frac{L_w}{3} = 5900/3 = 1966.67 \text{ mm}$$

$$3*h = 3*200 = 600\text{mm}$$

450 mm ..... Control

Use  $\emptyset 14/300 \text{ mm}$  for two layers

#### 4-8-3 Design of Bending Moment:-

$$A_{st} = \left( \frac{5900}{200} \right) * 2 * 14 = 826 \text{ mm}^2$$

$$w = \left( \frac{A_{st}}{L_w h} \right) \frac{f_y}{f_c'} = \left( \frac{826}{5900 * 200} \right) \frac{420}{24} = 0.01225$$

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

$$\frac{C}{l_w} = \frac{w + \alpha}{2w + 0.85\beta_1} = \frac{0.01225 + 0}{2 * 0.01225 + 0.85 * 0.85} = 0.0164$$

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

$$= 0.9[0.5 * 826 * 420 * 5900(1 + 0)(1 - 0.0164)] = 905.967KN \geq 745KN.m \dots \text{Ok}$$

$$X \geq \frac{Lw}{600*0.015} = \frac{5900}{600*0.015} = 655.56$$

$$Lb \geq \frac{X}{2} = 327.78$$

Since Smallest value of Lb & Mub not require Boundary

## الفصل الخامس

### النتائج والتوصيات

١-٥ مقدمة.

٢-٥ النتائج.

٣-٥ التوصيات.

٥-١ مقدمة :-

في هذا المشروع تم الحصول على مخططات معمارية تفقد إلى الكثير من الأمور، بعد دراسة جميع المتطلبات تم إعداد المخططات المعمارية والمخططات الإنسانية الشاملة للمركز الصحي المقترن بناؤه في مدينة البيرة(رام الله). وتم إعداد المخططات الإنسانية بشكل مفصل ودقيق واضح لتسهيل عملية البناء، ويقدم هذا التقرير شرحاً لجميع خطوات التصميم المعمارية والانسانية للمبنى.

٥-٢ النتائج :-

١. يجب على كل طالب أو مصمم إنسائي أن يكون قادرًا على التصميم بشكل يدوي حتى يستطيع امتلاك الخبرة والمعرفة في استخدام البرامج التصميمية المحوسبة.
٢. من العوامل التي يجب أخذها بعين الاعتبار ، العوامل الطبيعية المحيطة بالمبني وطبيعة الموقع وتأثير القوى الطبيعية على الموقع.
٣. من أهم خطوات التصميم الإنساني، كيفية الربط بين العناصر الإنسانية المختلفة من خلال النظرية الشمولية للمبنى ومن ثم تجزئة هذه العناصر لتصميمها بشكل منفرد ومعرفة كيفية التصميم، معأخذ الظروف المحيطة بالمبني بعين الاعتبار.
٤. لقد تم استخدام نظام عقدات المفرغة(Ribbed Slab) في جميع العقدات نظراً لطبيعة وشكل المنشأ .
٥. برامج الحاسوب المستخدمة:-

هناك عدة برامج حاسوب تم استخدامها في هذا المشروع وهي:-

- a. AutoCAD (2018) :- و ذلك لعمل الرسومات المفصلة للعناصر الإنسانية.
- b. ATIR :- للتصميم والتحليل الإنساني للعناصر الإنسانية.
- c. Microsoft Office XP :- تم استخدامه في أجزاء مختلفة من المشروع مثل كتابة النصوص والتسيق وإخراج المشروع، وإعداد الجداول المرافقه للتصميم.
٦. الأحمال الحية المستخدمة في هذا المشروع كانت من كود الأحمال الأردني.
٧. من الصفات التي يجب أن يتتصف بها المصمم، صفة الحس الهندسي التي يقوم من خلالها بتجاوز أي مشكلة ممكن أن تعترضه في المشروع وبشكل مفع و مدروس.

**٣-٥ التوصيات :**

لقد كان لهذا المشروع دور كبير في توسيع وتعزيز فهمنا لطبيعة المشاريع الإنسانية بكل ما فيها من تفاصيل وتحاليل وتصاميم، حيث نود هنا - من خلال هذه التجربة - أن نقدم مجموعة من التوصيات، نأمل بأن تعود بالفائدة والنصائح لمن يخطط لاختيار مشاريع ذات طابع إنساني.

وفي البداية، يجب أن يتم تنسيق وتجهيز كافة المخططات المعمارية، بحيث يتم اختيار مواد البناء مع تحديد النظام الإنسائي للمبني، ولابد في هذه المرحلة من توفر معلومات شاملة عن الموقع وترتبته وقوه تحمل تربة الموقع، من خلال تقرير جيوفنزي خاص بتلك المنطقة، بعد ذلك يتم تحديد موقع الجدران الحاملة والأعمدة بالتوافق والتنسيق التام مع الفريق الهندسي المعماري ويحاول المهندس الإنساني في هذه المرحلة الحصول على أكبر قدر ممكن من الجدران الخرسانية المسلحة، بحيث تكون موزعة بشكل منتظم أو شبه منتظم في كافة أنحاء المبني؛ ليتم استخدامها فيما بعد في مقاومة أحmal الزلازل وغيرها من القوى الأفقية.

تم بحمد الله