



المجلس الأعلى للتعليم العالي والبحث العلمي

الجامعة الفلسطينية للتكنولوجيا

دائرة الهندسة المدنية والمعمارية

هندسة مباني

المجلس الأعلى للتعليم العالي والبحث العلمي

التصميم الإنشائي لـ " سياحي " في بيت لحم

المهندس المعماري

عبد المجيد سعيد

المهندس الزعاري

إدارة مشاريع

المجلس الأعلى للتعليم العالي والبحث العلمي

المجلس الأعلى للتعليم العالي والبحث العلمي

يونيو - ٢٠٢٠

الإهداء

إلى الشموع التي استطاعت قهر الظلام بقوة إرادة نورهما... الذين كلما مر الوقت أكثر

نفهم كم هو حب أن نحاول سداد ديوننا لهم.... عندما يكون "الثبات"

على ما نؤمن به... هو من بعض غرسهم

أمهاتنا وآبائنا أدام الله نورهم..

إلى العلم، والتربية، والوقار، والإخلاص، والتواضع

أساتذتنا الكرام..

إلى دعائم قوة وطموح.... بلسم علة وجروح

إخواننا وأئمتنا..

والى من أخذ ويأخذ أيدينا إلى المجد

نهدي هذا المشروع.

ريق العمل

تتلخص فكره المشروع في التصميم الانشائي لفندق سياحي في بلدة بيت ساحور قضاء مدينة بيت لحم بحيث يشمل المشروع، التفاصيل اللازمة.

ويمثل المشروع دورا، خدمة السياح في المنطقة بحيث يقع على بعد مسافة م تقريبا من حقل الرعاة الذي يقصده السياح ومناطق أثرية أخرى. كون المنطقة التي سيقام فيها تخلو من الفنادق.

يتألف المبنى من، طوابق تحتوي بشكل أساسي على غرف لنزول السياح وكافتيريا مطبخ وحلين تجاريين وقاعة اجتماعات كبيرة، إلى المرافق الرئيسية المبنى المبنى دة الفعالة من حمامات وادراج ومساعد.

وبسبب وجود خدمات متنوعة تواجدت الوجود اختلاف في التصميم لتحقيق الخدمة، فالقاعة مثلا كبيرة، تم استخدام نوع مختلف من العقود واستخدام جسور متدلية في أماكن أخرى حسب الحاجة لحاجة وجود مساحات كبيرة رغبة بدون أي عناصر انشائية وسيتم التصميم بناءا على متطلبات الكود الخرساني الأمريكي (ACI - 318).

والله ولي التوفيق.

Project Abstract

The idea of the project is summarized in designing the construction of a Hotel in Betsahoor town near Bethlehem city. The project includes all the necessary details.

The Importance of this Project is to serve tourist in the area where the hotel is away from Shepherds' Fields around 100 m, beside that Betsahoor town having no any hotels.

The building consists of seven floors, basically consist of rooms for tourist, Cafeteria with kitchen, tow stores and bid meeting hole, beside the existence of main facilities that make the building in active service from toilets, stairs and elevators.

With existence of different services, the need of making design difference is established, such as the hole and its need for big space there will be use for different kind of slab, and using drop beams for places that needs long spaces without any structural item for example. The design will be based on the needs of American Concrete Institution (ACI -318).

from its public library, administration, cafeteria, book fair, as well as a theater for 140 people. The building consists of three blocks. The first block contains the reception space, administration and cafeteria. These blocks at different levels and heights, to be branched into the public library space, theater or exhibition associated with an external corridor.

As a result of the large size of the library and the presence of diversity in the form and especially for the existence of a large theater, we will be using a different types of structural elements such as the diversity of slabs and the use of drop beams so that it can carry loads in the long distances between columns, and will be designed based on the requirements of the US concrete code (ACI -318).

Allah grants success.

VII

Subject

Page

Chapter 4 : Structural Analysis and Design

29

4-1 Introduction

30

4-2 Design method and requirements.

30

4-3 Check of Minimum Thickness of Structural Member

31

4-4 Design of Topping

32

4-5 Design of One Way Rib Slab (R1)

34

4-6 Design of Beam (B,G59)

44

العدد	الموضوع
39	النتائج والتوصيات
40	النتائج والتوصيات
	النتائج والتوصيات
	النتائج والتوصيات
	النتائج والتوصيات

List of Abbreviations

- **Ac** = area of concrete section resisting shear transfer.
- **As** = area of non-prestressed tension reinforcement.
- **A_s** = 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_c** = compression resultant of concrete section.
- **C_s** = compression resultant of compression steel.
- **DL** = dead loads.
- **d** = distance from extreme compression fiber to centroid of tension reinforcement.
- **Ec** = modulus of elasticity of concrete.
- **f_c** = compression strength of concrete .
- **fy** = 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.
- **Mu** = factored moment at section.
- **Mn** = 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.
- **Φ** = strength reduction factor.
- **ε_c** = compression strain of concrete = 0.003.
- **ε_s** = strain of tension steel.
- **ε'_s** = strain of compression steel.
- **ρ** = ratio of steel area .

فهرس الجداول

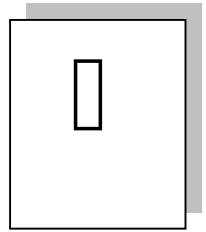
<u>الصفحة</u>	<u>الموضوع</u>	<u>الرقم</u>
4	السنة الدراسية (2020/2019)	4-1
21	الكثافة النوعية للمواد المستخدمة	4-2
21	الأحمال الحية	4-3
31	Check of Minimum Thickness of Structural Member	4-1
32	Dead load calculation	4-2
35	Dead load calculation of Rib (R11)	4-3

فهرس الأشكال

الصفحة	الوصف	الرقم
1	الوصف العام للمشروع	1-1
2	الوصف العام للمشروع	1-2
3	الوصف العام للمشروع	1-3
4	الوصف العام للمشروع	1-4
5	الوصف العام للمشروع	1-5
6	الوصف العام للمشروع	1-6
7	الوصف العام للمشروع	1-7
8	الوصف العام للمشروع	1-8
9	الوصف العام للمشروع	1-9
10	الوصف العام للمشروع	1-10
11	الوصف العام للمشروع	1-11
12	الوصف العام للمشروع	1-12
13	الوصف العام للمشروع	1-13
14	الوصف العام للمشروع	1-14
15	الوصف العام للمشروع	1-15
16	الوصف العام للمشروع	1-16
17	الوصف العام للمشروع	1-17
18	الوصف العام للمشروع	1-18
19	الوصف العام للمشروع	1-19
20	الوصف العام للمشروع	1-20
21	الوصف العام للمشروع	1-21
22	الوصف العام للمشروع	1-22
23	الوصف العام للمشروع	1-23
24	الوصف العام للمشروع	1-24
25	الوصف العام للمشروع	1-25
26	الوصف العام للمشروع	1-26
27	الوصف العام للمشروع	1-27
28	الوصف العام للمشروع	1-28
29	الوصف العام للمشروع	1-29
30	الوصف العام للمشروع	1-30
31	الوصف العام للمشروع	1-31
32	Topping Load.	4-1
34	Statically System and Loads Distribution of Rib(R11)	4-2
36	Shear and Moment Envelope Diagram of Rib (R11)	4-3
45	Statically System and Loads Distribution of Beam (B,G07)	4-4
46	Shear and Moment Envelope Diagram of Beam (B,G07)	4-5

□□□□□□ □□

□□□□□□□□



□ - □ □□□□□□.

□ - □ أهداف المشروع.

□ - □ □□□□□□□□ □.

□ - □ □□□□□□□□ □ □□□□.

□ - □ □□□ □□.

□ - □ □□□□□□□□ □.

□ - □ □□□□□□□□ □□□□.

- أهداف المشروع :

الهندسة بصفة عامة هي الجسد الذي يجمع بين التقنيات المتاحة في التقنية المتاحات في النشاط الاحترافي الذي يستخدم التخيل والحكمة والذكاء في تطبيق العلوم والتكنولوجيا والرياضيات والخبرة العملية لكي تستطيع تصمم وتنتج وتدير العمليات التي تتناسب واحتياجات البشرية .

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

وهندسة المباني خصوصاً هي الهندسة التي تعتني بجانب توفير المسكن المطلوب بالموصفات المطلوبة .

والمهندس المدني هو الذي يقوم بالتصميم والتنفيذ على التنفيذ للمشروعات المختلفة ويكمن دوره الفعال في ارتباط عمله ارتباطاً وثيقاً .

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 وآخر رياضي هناك بكل اختصار المهندس هو من يظهر أو على الأقل من يحاول أن يظهر الجمال المدفون وراء وجه الطبيعة.

- أهداف المشروع :

نأمل من هذا العمل بعد إكماله أن نكون قد وصلنا إلى الأهداف التالية:

- 1. القدرة على اختيار النظام الإنشائي المناسب وتوزيع عناصره الإنشائية على المخططات، مع
- 2. القدرة على تصميم العناصر الإنشائية المختلفة.
- 3. تطبيق وربط المعلومات التي تم دراستها في المساقات المختلفة .
- 4. إتقان استخدام برامج التصميم الإنشائي ومقارنتها مع الحل اليدوي.

- أهداف المشروع :

مشكلة هذا المشروع في التحليل والتصميم الإنشائي لجميع العناصر الإنشائية المكونة للمشروع . هذا المجال سيتم تحليل كل عنصر من العناصر الإنشائية مثل البلاطات والأعصاب والأعمدة... إلخ . بتحديد الأحمال الواقعة عليه ثم تحديد أبعاده وتصميم التسليح اللازم له مع الأخذ بعين الاعتبار عامل

ومن ثم سيتم عمل المخططات التنفيذية للعناصر الإنشائية التي تم تصميمها لإخراج هذا المشروع من حيز الاقتراح إلى حيز التنفيذ.

1-1- أهداف المشروع :

يقتصر العمل لهذا المشروع على الناحية الإنشائية فقط، حيث أن الهدف من هذا الفصل هو

1-2- أهداف المشروع :

- 1. اعتماد الكود الأمريكي في التصميم الإنشائية المختلفة (ACI-318-11).
- 2. استخدام برامج التحليل والتصميم الإنشائي مثل (Atir12 , Safe , Etabs).
- 3. استخدام برامج Microsoft office Word , Power Point , Excel , Autocade .

1-3- أهداف المشروع :

يحتوي هذا المشروع على خمسة فصول وهي:

- 1- المقدمة : يشمل المقدمة .
- 2- الوصف المعماري للمشروع : يشمل الوصف المعماري للمشروع.
- 3- وصف العناصر الإنشائية للمبنى : يشمل وصف العناصر الإنشائية للمبنى.
- 4- التحليل والتصميم الإنشائي : التحليل والتصميم الإنشائي .
- 5- النتائج و التوصيات : النتائج و التوصيات.

1-4- أهداف المشروع :

دراسة المخططات المعمارية وذلك للتأكد من صحتها من النواحي المعمارية وتوافقها مع أهداف المشروع مع إجراء كافة التعديلات المعمارية اللازمة عليها، وإكمال النقص الموجود فيها إن وجد.

الإنشائية المكونة للمبنى والآلية الأنسب لتوزيع هذه العناصر الإنشائية والأعصاب بشكل لا يصطدم مع التصميم المعماري الموضوع ويحقق الجانب الاقتصادي و عامل الأمان.

تحليل العناصر الإنشائية والأحمال المؤثرة عليها.

تصميم العناصر الإنشائية بناء على نتائج التحليل.

(5) برامج التصميم المختلفة للـ

والجدول التالي يوضح تسلسل أعمال

(-) (-)

الأسبوع	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32
اختيار المشروع																																
دراسة الموقع																																
دراسة المبنى معماریا																																
دراسة المبنى إنشائيا																																
توزيع الأحمدة																																
التحليل الإنشائي للمقدمة																																
التصميم الإنشائي للمقدمة																																
إعداد مقدمة المشروع																																
عرض مقدمة المشروع																																
التحليل الإنشائي																																
التصميم الإنشائي																																
عداد متقطعات المشروع																																
كتابة المشروع																																
عرض المشروع																																

2

□ □□□□ □ □ □□

□ □ □□□□□ □ □□

1-2 □□□□.

2-2 □□□□□□□ □□□ □□□□.

3-2 □□□□□□□□.

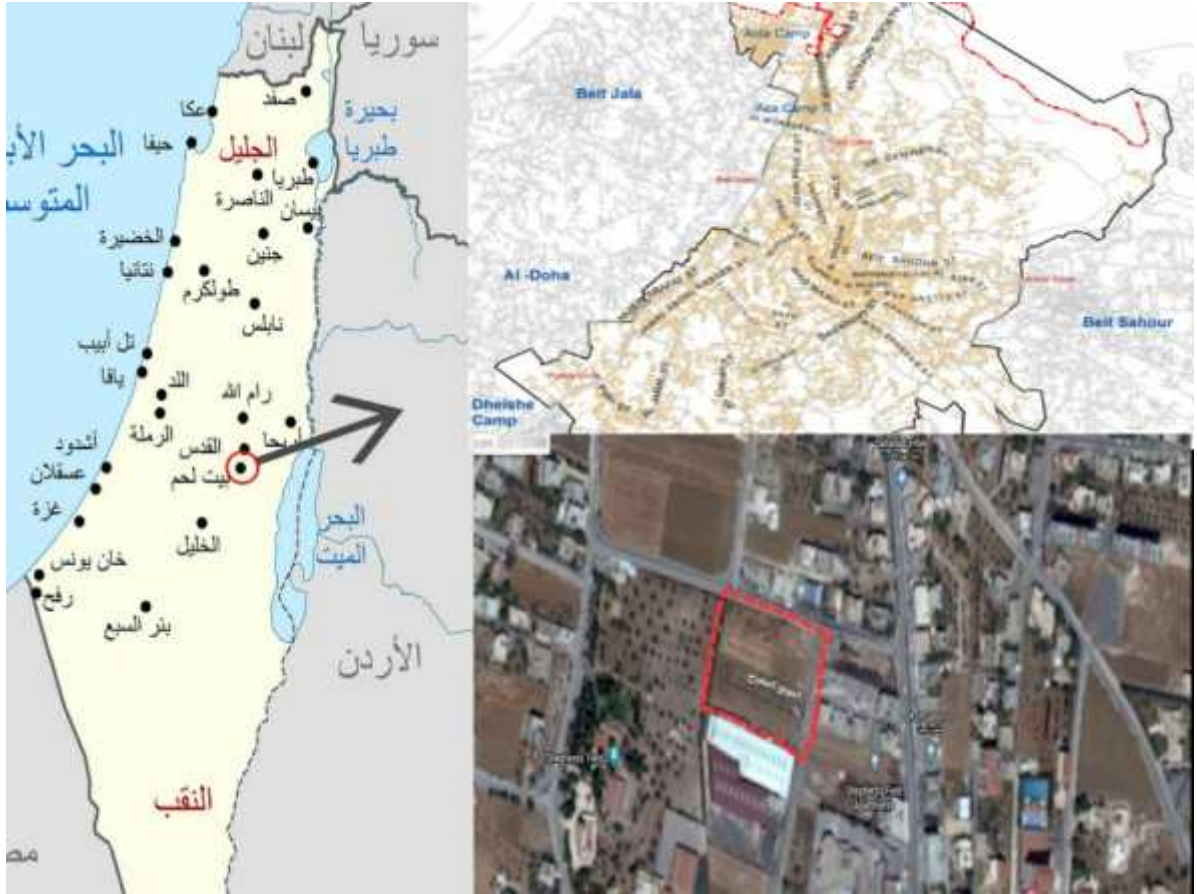
4-2 □□□□□□□□□ □□□.

5-2 الواجهات.

6-2 □□□□□.

7-2 □□□□□□□□□□□□.

8-2 □□□□□□.



الخريطة الموقع الجغرافي للمنطقة المقترحة انشاء الفندق فيها.

١-٢- أهمية الموقع :-

١-٣- اختيار الموقع:

هناك عدة اسس ومعايير تساعد على وضع واختيار القرار المناسب لاختيار قطعة الأرض حيث ان ذلك يوفر التكامل في الخدمات التابعة للمشروع والتوافق مع الطابع والنسيج الحضري نرى هنا عدة نقاط مهمة في اختيار قطعة الارض للتصميم المقترح للمبنى (١-٣):

١-٤- جغرافية الموقع: هو الجانب الذي يختص في دراسة موقع الأرض بالنسبة للنسيج العمراني وتأثير الموقع على وظيفة المبنى، ودراسة المناخ وطبوغرافية الأرض.

١-٥- البنية التحتية: هو الجانب الذي يتم فيه دراسة الطرق الرئيسية والفرعية المؤدية للموقع.

١-٦- البنية البيئية: هو الجانب الذي يتحدث عن طبيعة الأرض من حيث احتوائها على الغطاء النباتي.

١. **أنماط المباني المحيطة:** طبيعة المباني المحيطة بقطعة الأرض ونوعها، تجاري، صناعية، سكنية، أم خدماتية... وكيفية تأثير هذه المباني على قطعه الأرض وتأثيرها على المبنى المراد البناء ونوعية مواد البناء المستخدمة في المباني المحيطة وارتفاعاتها إن وجدت.

٢-١-١-٢: المناخ

يسود في بيت المقدس مناخ متوسطي، صيف دافئ وجاف، شتاء معتدل وممطر. يحل فصل الربيع في أواخر شهر مارس (١٥) وأوائل أبريل (نيسان)، ويعتبر شهرا يوليو (تموز) وأغسطس (آب) أحرّ شهور السنة، حيث يصل معدل درجات الحرارة فيهما إلى ٣٠° مئوية (٨٤° فهرنهايت)، أما أكثر الأشهر برودة فهو يناير (كانون الثاني) ويصل فيه معدل درجة الحرارة إلى ١٠° مئوية (٥٠° فهرنهايت).

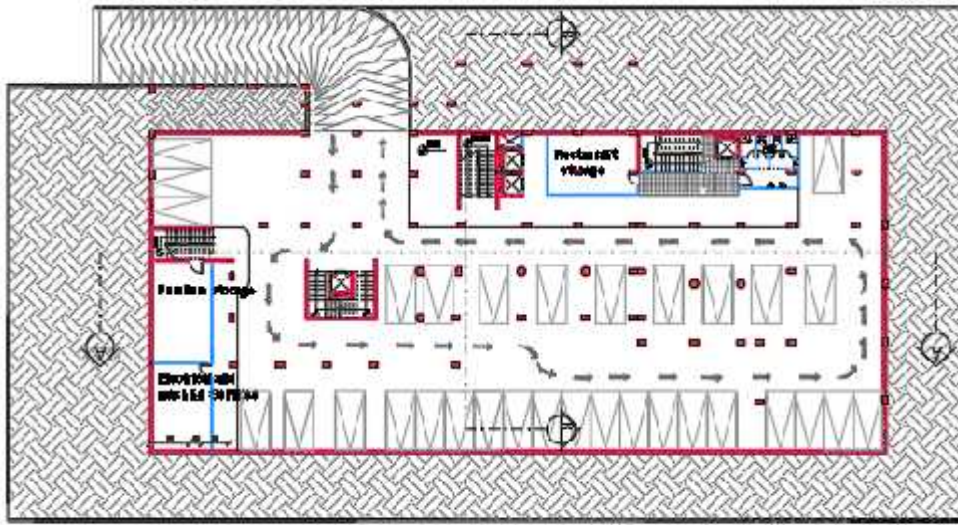
أما بالنسبة لمعدلات الأمطار فتكون معدومة في بعض الأشهر مثل يونيو ويوليو. بينما يتساقط بين شهري تشرين الأول (أكتوبر) وأبريل (نيسان) عادةً، ويبلغ معدل الأمطار السنوية ١٠٠٠ ملم (٣٩.٣٦ بوصة) وتكون في أعلى معدلاتها في شهري يناير وفبراير حيث يمكن أن يصل مستواها إلى أكثر من ١٠٠ ملم.

٢-١-٢-١: التربة

يتكون المشروع من مناطق تسوية لمواقف للسيارات خارجية للسيارات. تحتوي على العديد من المرافق والتوزيع المعماري لهذه المرافق. م يتسم بالتعقيد الكبير حيث احتوى التصميم على بعض المرافق والمناطق المخصصة للتصميم حسب الطريقة المعروفة التقليدية حيث أعطى شكل جمالي وحضاري.

٢-١-٢-٢: التسوية

منسوبه (- ١٠٠) حيث يحتوي على مواقف للسيارات، و مناطق تخزين ويحتوي أيضا على مصاعد وادراج كما هو موضح في الشكل (٢-١).

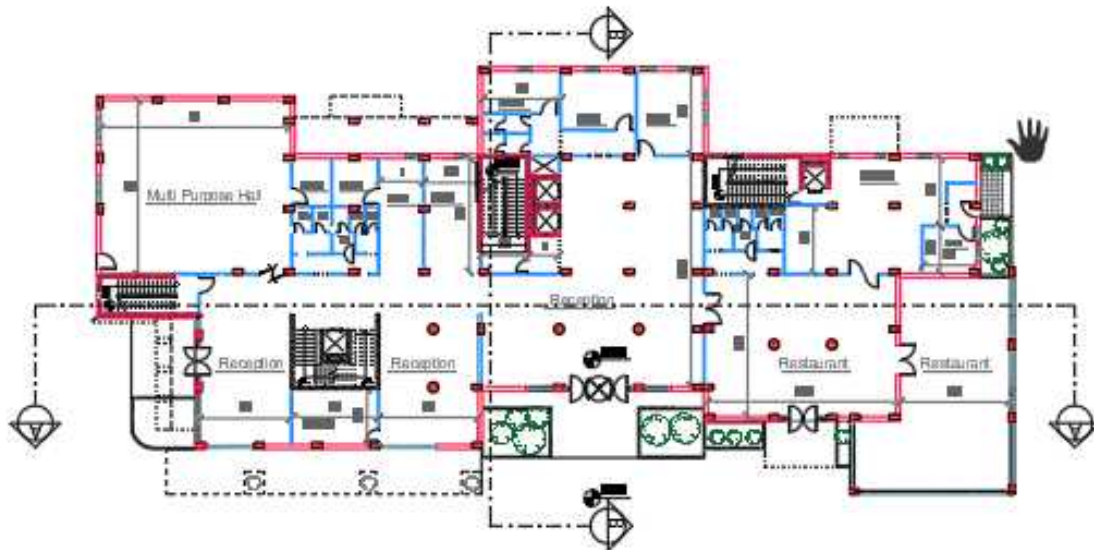


المساحة الكلية للمبنى (3-2): مسقط الأفقي لطابق التسوية

المساحة الكلية للمبنى (3-2): مسقط الأفقي لطابق التسوية

المساحة الكلية للمبنى (3-2): مسقط الأفقي لطابق التسوية

يحتوي على مدخلين رئيسيين للمبنى، أحدهما على مستوى الأرض (0.00+) والآخر على مستوى الطابق العلوي. يحتوي على عدة مناطق، بما في ذلك: استقبال، تخزين، مطبخ، قاعة متعددة الأغراض، ومطعم. كما هو موضح في الشكل (4-2).



المساحة الكلية للمبنى (4-2): مسقط الأفقي لطابق التسوية

- □ □ الواجهات:-

١-١-١- الوجهة الرئيسية (الغربية):

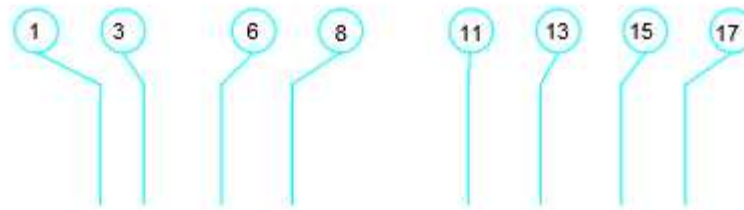
ويظهر فيها المخطط الرئيسي للمبنى وجماليته وتوزيع الكتل المعمارية حيث يوضح النظر لهذه الواجهة تعدد أنظمة المبنى وتعدد واجهاته. هذا بدوره يعكس اختلاف الوظيفة التي تحويها فراغات المبنى وتبين الواجهة استخدام المبنى لواجهته الخارجية لتساهم في توفير اضاءة طبيعية لهذا الجانب من المبنى، وتوضح الواجهة البلاكين الممتدة من الطوابق المختلفة الى ان هذا الواجهة تقابل مدخل ومخرج السيارات الرئيسي من والى الموقف الخارجي.



□□□ □ (2-8): الوجهة الغربية.

٣-٣-٣- الواجهة الشمالية:

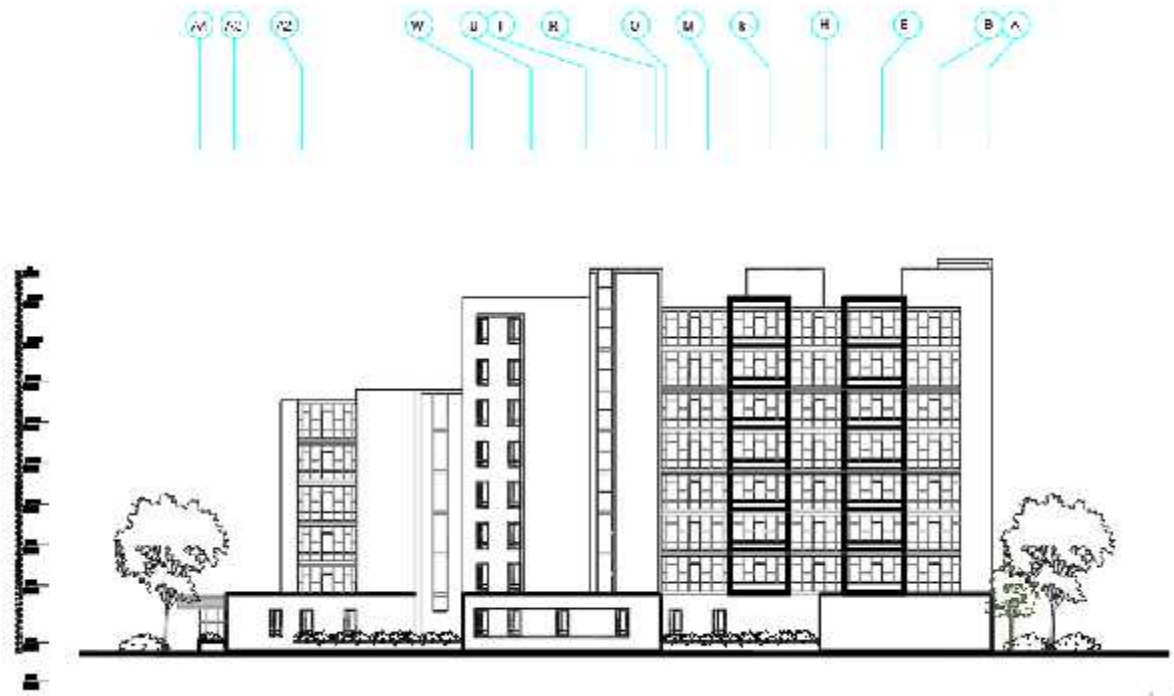
□ □ □ هذه الواجهة لتكون شبه رئيسية لاحتوائها على مدخل رئيسي للمبنى وأيضاً لتقابل مدخل ومخرج السيارات من الشارع الموازي لها للموقف الخارجي للسيارات □ وأيضاً لتقابل مدخل ومخرج للموقف الداخلي الذي يقع في طابق التسوية، لا تختلف عن الواجهة الغربية في استخدام مواد البناء نفسها وخاصة الزجاج في تسكير الفتحات لدعم الإضاءة الطبيعية في المبنى بشكل □ □ □.



□□□ □ (2-9): الوجهة الشمالية.

١-١- الوجهة الشرقية:

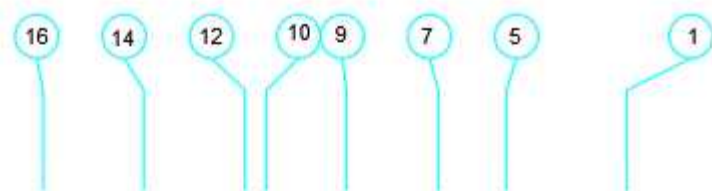
هذه الواجهة هي الواجهة الخلفية للمبنى ولا تختلف عن باقي الواجهات [١] وتوضح البلاكين.



□ □ □ □ (10-2): الواجهة الشرقية.

□ - □ - الواجهة الجنوبية:

الواجهة الجنوبية هي واجهة ثانوية فيها مدخل ثانوي يؤدي الى مطبخ الكافيتيريا، ولا تختلف عن باقي الواجهات في □ □ □ □ □ □ □ □ □ □.



□ □ □ □ (11-2): الواجهة الجنوبية.

٢-١- المخططات الإنشائية:

٢-١-١- المخطط الإنشائي A-A:

يظهر في هذا المقطع طابق الكراج التسوية ويظهر أيضا مقطع بيت الدرج المتجه من الكراج نحو الطابق
ويظهر مقاطع للدرج الداخلي.



المخطط الإنشائي A-A (2-12): المخطط الإنشائي

٢-١-٢- المخطط الإنشائي B-B:

يظهر في هذا المقطع التفاصيل الداخلية من قواطع وابواب واثاث داخلي.



B- (13-2) : المخطط

- المخطط المبدئي :-

تم تصميم المخطط بحيث تتيح حرية وسهولة التنقل بين الطوابق وطواقم الطابق الأرضي. كما يوجد بيوت درج تسهل الحركة والتنقل العمودي بين الطوابق.

- المخطط النهائي :-

يحتوي المشروع على:

- مدخل رئيسي في الواجهة الغربية.
- مدخل رئيسي آخر في الواجهة الشمالية.
- مدخل ثانوي في الواجهة الجنوبية.

دائم وثابت في المبنى، ويمكن حسابها من خلال تحديد أبعاد العنصر الإنشائي وكثافات المواد المكونة له (١-٣) يبين الكثافات النوعية للمواد المستخدمة في المشروع.

الكثافة النوعية للمواد المستخدمة (kN/m ³)	المواد الإنشائية	الرقم
22	الخرسانة المسلحة	1
17	الخرسانة العادية	2
25	الخرسانة الخفيفة	3
10	الحديد	4
23	الطوب	5

الكثافة النوعية للمواد المستخدمة (١-٣):

1.00 kN/m² = (Partition) الحوائط

١-٣- الأحمال الحية:-

وهي الأحمال التي تتغير من حيث المقدار والموقع بصورة مستمرة كالأشخاص، الأثاث، الأجهزة، والمعدات، وتعتمد قيمة هذه الأحمال على طبيعة الاستخدام للمنشأ ويؤخذ عادة مقدارها من جداول خاصة في الكودات (١-٣) يبين الكثافة النوعية للمواد المستخدمة (٢-٣) يبين الأحمال الحية في المشروع والمحددة بالرجوع إلى الكود الأردني وحسب ما ورد عن مباني التجمعات العامة تم تحديد الأحمال الحية للمشروع كما يلي:-

الكثافة النوعية للمواد المستخدمة (kN/m ²)	طبيعة الاستخدام	الرقم
4	المساحات المفتوحة	1
4	المساحات المغلقة	2
4	المساحات المغلقة	3
4	المساحات المغلقة	4
4	المساحات المغلقة	5

الأحمال الحية للمبنى (١-٣):

١-٣- الأحمال البيئية:-

- - - أحمال الرياح:

: □ □ □ □ □ □ □ □ □ □ □ □ - □ - □ - □

: □ □ □ □ □ □ □ □ □ □ - □ - □ - □

- حدود صلاحية المبنى للتشغيل (Serviceability) من حيث تجنب أي هبوط غير طبيعي (Cracks) في العناصر الإنشائية.
- الشكل والنواحي الجمالية للمنشأ.

٢- الاختبارات العملية :-

١- الأهداف المنشائية المكونة للمبنى:

حيث يحتوى المشروع على العناصر التالية: -

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

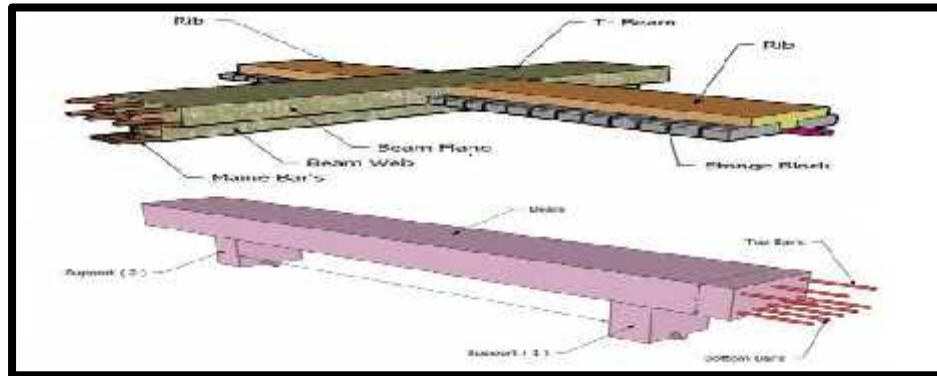
- .(Rectangular) $\square \square \square \square$ $-\square$

- .(T-section) □□□□ -□

- .(L-section) □□□□ -□

ويكون التسليح بقضبان الحديد الأفقية لمقاومة العزم الواقع على الجسر.

(5-3) يبين



• 1000 000 000 : (1 - 0.01) 1000 000

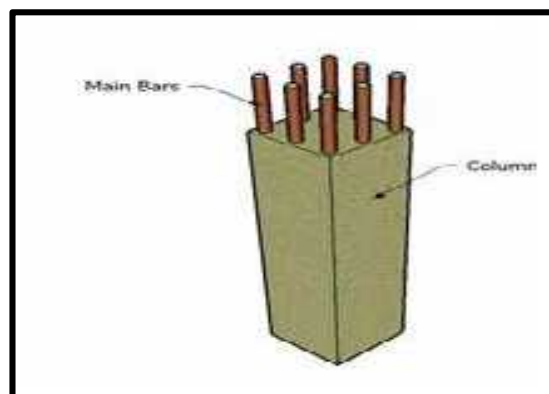
[illegible]

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

- الأعمدة القصيرة (short column).

- - الأعمدة الطويلة (long column).

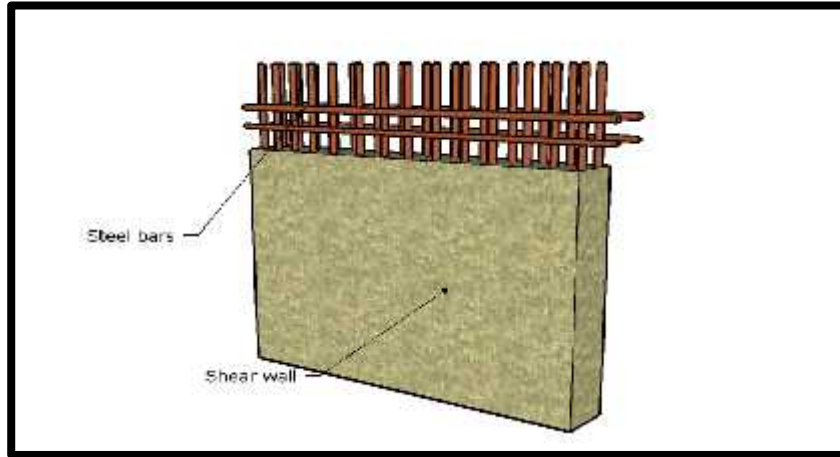
أما من حيث الشكل المعماري أو المقطع الهندسي فالمشروع يحتوي على أعمدة مستطيلة كما في الشكل (3-6).



• **በግልጽ በጥንቃቄ (3-6) ያነጻጽሩ**

$$\begin{array}{r} - : \square \quad \square \square \square \square \square \square \square \square \quad \square - \square - \square \\ \hline \end{array}$$

هي الجدران التي تحيط بيت الدرج، وجدران المصاعد، وأحياناً في بعض المناطق في المبنى حسب ما تقتضي الحاجة، ووظيفة جدران القص مقاومة قوى القص الأفقية التي قد يتعرض لها المنشأ نتيجة لأحمال الزلازل والرياح إضافة إلى كونها جدران حاملة، ويراعى توفرها في اتجاهين متعامدين في المبنى لتوفير ثبات كامل للمبنى والشكل (7-3) التالي يبين جدار قص مسلح.



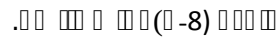
1. 1000 : (3-7) 1000

$$\boxed{} - \boxed{} - \boxed{} \quad \boxed{}\boxed{} \quad \boxed{}\boxed{} \quad \boxed{} \quad \boxed{}\boxed{} : \begin{matrix} \bullet \\ \bullet \end{matrix}$$

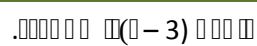
الأساسات هي أول ما يبدأ بتنفيذها عند بناء المنشأ، إلا أن تصميمها يتم بعد الانتهاء من تصميم كافة العناصر الإنشائية في المبنى، حيث تقوم الأساسات بنقل الأحمال من الأعمدة والجدران الحاملة إلى التربة على شكل قوة

□□ وهي على عدة أنواع كما يلي:-

- **الأساسات السطحية:** والتي تكون على أعماق قريبة من سطح الأرض وهي:
 - **الأساسات شريطية (Strip footing):** أساسات شريطية
 - **الأساسات المركبة (Compound footing):** أساسات مركبة
 - **الأساسات المعزولة (Isolated footing):** أساسات معزولة
- **الأساسات العميقة:** يتم استخدامها عندما تكون قوة التحمل للتربة صغيرة، أو عند الحاجة إلى أعماق قريبة.



- ٤٠ ٤٥ م في المناطق المعتدلة كما هو الحال في فلسطين.
- ٣٠ ٣٥ ٤٠ ٤٥ ٤٦ ٤٧ ٤٨ ٤٩ ٥٠ ٥١ ٥٢ ٥٣ ٥٤ ٥٥ ٥٦ ٥٧ ٥٨ ٥٩ ٦٠ ٦١ ٦٢ ٦٣ ٦٤ ٦٥ ٦٦ ٦٧ ٦٨ ٦٩ ٧٠ ٧١ ٧٢ ٧٣ ٧٤ ٧٥ ٧٦ ٧٧ ٧٨ ٧٩ ٨٠ ٨١ ٨٢ ٨٣ ٨٤ ٨٥ ٨٦ ٨٧ ٨٨ ٨٩ ٩٠ ٩١ ٩٢ ٩٣ ٩٤ ٩٥ ٩٦ ٩٧ ٩٨ ٩٩ ١٠٠
- ويمكن زيادة هذه المسافات بشرط الأخذ بعين الاعتبار تأثير عوامل الانكماش والتمدد
- وفي حالة أعمال الخرسانة كالحوائط الاستنادية والأسوار يجب تقليل المسافات بين
- أخذ الاحتياطات اللازمة لمنع تسرب المياه من خلال فواصل التمدد.



□ - برامج الحاسوب التي سوف يتم استخدامها:

□ AutoCAD (2016) for Drawings Structural and Architectural.

□ For Text Edition (Microsoft Office (2010.

□ Atir 12.

□ ETABs 2017.

□ SAFE 2016.

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 Beam.

4-6 Design of Two way solid slab.

4-7 Design of Column (C7) .

4-8 Design of Staircase .

4-9 Design of shear wall .

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/m³.
- Normal weight concrete with unit weight from about 1800 to 2400 kg/m³.
- Heavyweight concrete with unit weight from about 3200 to 5600 kg/m³.

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,

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

NOTE:

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

- Code:

ACI
UBC

- 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 { $f_y = 420 \text{ N/mm}^2 \text{ (MPa)}$ }.

✓ **Factored loads:**

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

$$W_u = 1.2 D_L + 1.6 L_L \quad \text{ACI-code-318-08(9.2.1).}$$

4.3 Check of Minimum Thickness of Structural Member:

Table (4-1): Minimum Thickness of Nonprestressed Beam or One-Way Slabs Unless Deflections are Calculated. (ACI-318M-11).

Member	Minimum thickness (h)			
	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): Check of Minimum Thickness of Structural Member.

- **For Rib :**

$$h_{\min} \text{for (one end continuous)} = L/18.5 = 500/18.5 = 27.02 \text{ cm}$$

$$h_{\min} \text{for (both end continuous)} = L/21 = 500/21 = 22.9 \text{ cm}$$

Take Slab Thickness $h = 32 \text{ cm} > h_{\min} = 27.02 \text{ cm}$

$H = 32 \text{ cm}$, (24 cm Hollow Block + 8 cm Topping)

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.

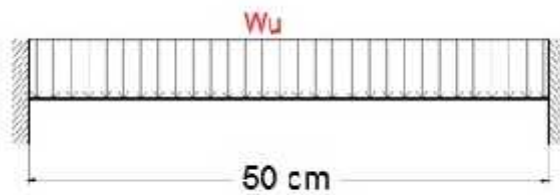


Fig 4.1: Topping Load.

✓ Load Calculations:**Dead Load:**

No.	Parts of Rib	Calculation
1	Tiles	$0.03 \times 23 \times 1 = 0.69 \text{ KN/m}$
2	Mortar	$0.02 \times 22 \times 1 = 0.44 \text{ KN/m}$
3	Coarse Sand	$0.07 \times 17 \times 1 = 1.19 \text{ KN/m}$
4	Topping	$0.08 \times 25 \times 1 = 2.0 \text{ KN/m}$
5	Partitions	$1.5 \times 1 = 1.5 \text{ KN/m}$
Sum =		5.8KN/m

Table (4.2): Dead Load Calculation of Topping.

Nominal total dead load = 5.8 KN/m

Nominal total live load = 4 KN/m^2 .

Live Load :

$$L_L = 4 \text{ KN/m}^2$$

$$L_L = 4 \text{ KN/m}^2 \times 1 \text{ m} = 4 \text{ KN/m}$$

Factored Load :

$$W_U = 1.2 \times 5.8 + 1.6 \times 4 = 13.36 \text{ KN/m}$$

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

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

$$\phi M_n = 0.55 \times 0.42 \times 1 \times \sqrt{28} \times 1066666.67 \times 10^{-6} = 1.3 \text{ KN.m}$$

$$M_u = \frac{W_u L^2}{12} = 0.28 \text{ KN.m (negative moment)}$$

$$M_u = \frac{W_u L^2}{24} = 0.14 \text{ KN.m (positive moment)}$$

$$\phi M_n > M_u = 0.28 \text{ KN.m}$$

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

$$\rho_{shrinkage} = 0.0018$$

ACI 7.12.2.1

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

Step (s) is the smallest of:

1. $3h = 3 \times 80 = 240 \text{ mm}$ **control by ACI 10.5.4**
2. 450mm.
3. $S = 380 \frac{280}{I_s} - 2.5 C_c = 380 \frac{280}{3420} - 2.5 \cdot 20 = 330 \text{ mm}$ **ACI 10.6.4 OR**
 $S \leq 300 \frac{280}{I_s} = 300 \text{ mm}$

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

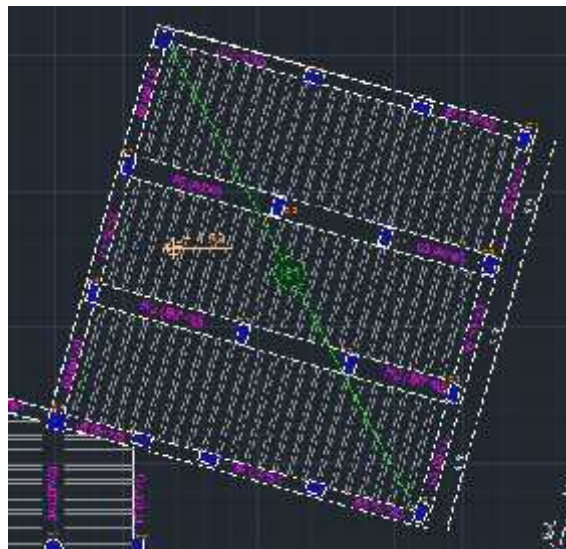


Fig 4.2: One Way Rib Slab (R1).

Requirements For Ribbed Slab Floor According to ACI- (318-08) .

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

Select $b_w=15\text{ cm}$

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

Select $h=32\text{cm} < 3.5*15= 52.5\text{ cm}$

$t_f \geq L_n/12 \geq 50\text{mm}$ 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:**

⇒ $B = 550\text{ mm}$

⇒ $B_w = 120\text{ mm}$

⇒ $h = 320\text{ mm}$

⇒ $t = 80\text{ mm}$

⇒ $d = 320 - 20 - 10 - 14/2 = 283\text{ mm}$

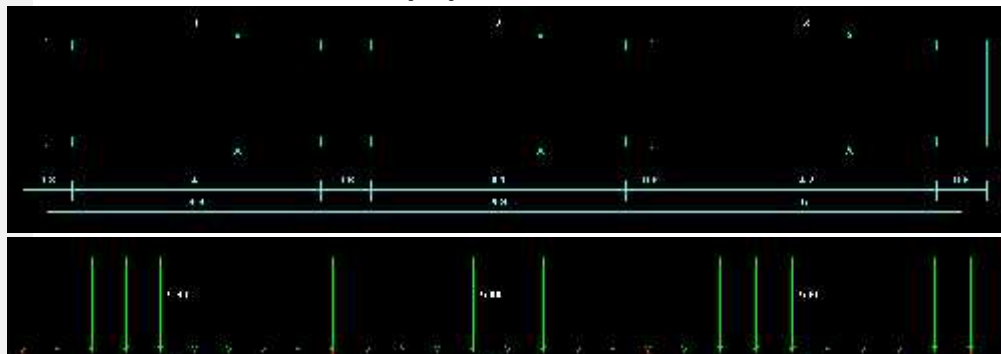
Statically System and Dimensions: ✓

Fig 4.3: Statically System and Loads Distribution of Rib(R1).

✓ **Load Calculation:****Dead Load:**

No.	Parts of Rib	Calculation
1	Tiles	$0.03 \times 23 \times 0.55 = 0.38 \text{ KN/m/rib}$
2	Mortar	$0.03 \times 22 \times 0.55 = 0.36 \text{ KN/m/rib}$
3	Coarse Sand	$0.07 \times 17 \times 0.55 = 0.65 \text{ KN/m/rib}$
4	Topping	$0.08 \times 25 \times 0.55 = 1.1 \text{ KN/m/rib}$
5	RC. Rib	$0.24 \times 25 \times 0.15 = 0.9 \text{ KN/m/rib}$
6	Hollow Block	$0.24 \times 10 \times 0.4 = 0.96 \text{ KN/m/rib}$
7	plaster	$0.03 \times 22 \times 0.55 = 0.36 \text{ KN/m/rib}$
8	partions	$1.5 \times 0.55 = 0.82 \text{ KN/m/rib}$
		Sum = 5.6KN/m/rib

Table (4.3): Dead Load Calculation of Rib(R1).**Dead Load /rib = 5.6 KN/m****Live Load:**Live load = 4 KN/M²Live load /rib = $4 \text{ KN/m}^2 \times 0.55 \text{ m} = 2.2 \text{ KN/m}$.❖ **Effective Flange Width (b_E):ACI-318-11 (8.10.2)** b_E For T- section is the smallest of the following:

$$b_E = L / 4 = 500 / 4 = 125 \text{ cm}$$

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

$$b_E = b_e \leq \text{center to center spacing between adjacent beams} = 55 \text{ cm.}$$

Control

$$b_E \text{ For T-section} = 55 \text{ cm.}$$

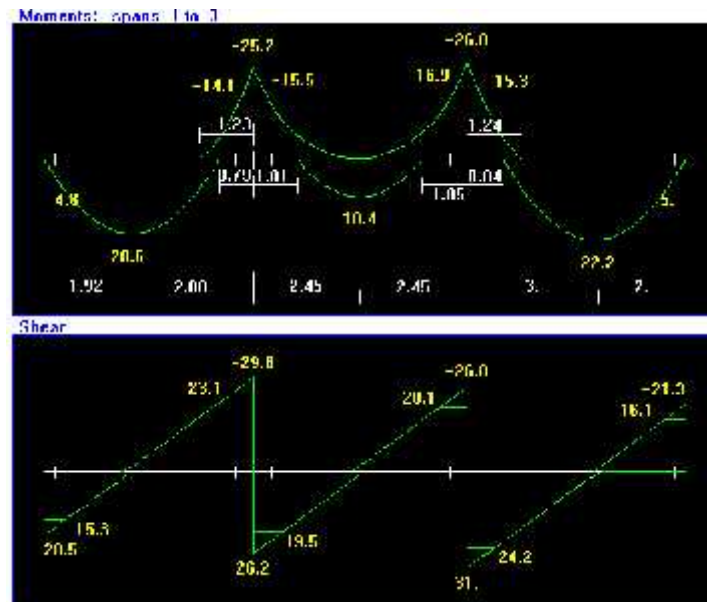


Fig 4.4: Shear and Moment Envelope Diagram of Rib (R1).

4.4 Moment Design for (R 1):

Design of Positive Moment for (Rib1):($M_u=22.2\text{KN.m}$)

Assume bar diameter $\phi 14$ for main positive reinforcement

$$d = h - \text{cover} - d_{\text{stirrups}} - \frac{d_b}{2} = 320 - 20 - 10 - \frac{14}{2} = 283 \text{ mm}$$

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

$$M_{nf} = 0.85 \cdot f'_c \cdot b_e \cdot h_f \cdot \left(d - \frac{h_f}{2}\right)$$

$$= 0.85 \times 28 \times 550 \times 80 \times \left(283 - \frac{80}{2}\right) \times 10^{-6} = 254.47 \text{ KN.m}$$

$$M_{nf}$$

$\frac{M_u}{\phi} K = 26.12$, the section will be designed as rectangular section with $b_e = 550$ mm.

$$R_n = \frac{M_u}{\phi b d^2} = \frac{26.12 \times 10^6}{0.9 \times 550 \times 283^2} = 0.658 \text{ Mpa}$$

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

$$\rho = \frac{1}{m} \left(1 - \sqrt{1 - \frac{2 m R_n}{420}} \right) = \frac{1}{17.6} \left(1 - \sqrt{1 - \frac{2 \times 17.6 \times 0.658}{420}} \right) = 0.00166$$

$$A_{s, \text{req}} = \rho \cdot b \cdot d = 0.00166 \times 550 \times 283 = 258.38 \text{ mm}^2$$

Check for As min:

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

$$A_s \text{ min} = 123.7$$

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

$$A_s \text{ min} = 141.5 \text{ controls}$$

$$A_{s, \text{req}} = 258.38 \text{ mm}^2 > A_{s, \text{min}} = 141.5 \text{ mm}^2 \quad \text{OK}$$

Use 2 # 14, $A_{s, \text{provided}} = 307.87 \text{ mm}^2 > A_{s, \text{required}} = 270.18 \text{ mm}^2$ Ok

$$S = \frac{150 - 40 - 20 - (2 \times 14)}{1} = 52 \text{ mm} > d_b = 14 > 25 \text{ mm} \quad \text{OK}$$

Check for strain:

$$a = \frac{A_s f_y}{0.85 b f'_c} = \frac{307.87 \times 420}{0.85 \times 550 \times 28} = 9.878 \text{ mm}$$

$$x = \frac{a}{\beta_1} = \frac{9.878}{0.85} = 11.62 \text{ mm}$$

$$\epsilon_s = 0.003 \frac{d - x}{x} = 0.003 \frac{283 - 11.62}{11.62} = .07 > 0.005 \quad \text{Ok}$$

Design of Negative Moment for(Rib1): (Mu=-16.9 KN.m)

$$d = h - \text{cover} - d_{\text{stirrups}} - \frac{d_b}{2} = 320 - 20 - 10 - \frac{14}{2} = 283 \text{ mm}$$

$$R_n = \frac{M_u}{\phi b d^2} = \frac{16.9 \times 10^6}{0.9 \times 550 \times 283^2} = 0.426 \text{ Mpa}$$

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

$$\rho = \frac{1}{m} \left(1 - \sqrt{1 - \frac{2 m R_n}{420}} \right) = \frac{1}{17.6} \left(1 - \sqrt{1 - \frac{2 \times 17.6 \times 0.426}{420}} \right) = 0.000984$$

$$A_{s, \text{req}} = \rho \cdot b \cdot d = 0.000984 \times 550 \times 283 = 153.16 \text{ mm}^2$$

Check for As min:

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

$$A_s \text{ min} = 123.78$$

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

$$A_s \text{ min} = 141.5 \text{ controls}$$

$$A_{s, \text{req}} = 153.16 \text{ mm}^2 > A_{s, \text{min}} = 141.5 \text{ mm}^2 \quad \text{OK}$$

$$\text{Use } 2 \text{ } \phi 14, A_{s, \text{provided}} = 307.87 \text{ mm}^2 > A_{s, \text{required}} = 153.16 \text{ mm}^2 \dots \text{Ok}$$

$$S = \frac{120 - 40 - 20 - (2 \times 14)}{1} = 32 \text{ mm} > d_b = 14 > 25 \text{ mm} \quad \text{OK}$$

Check for strain:

$$a = \frac{A_s f_y}{0.85 b f'_c} = \frac{307.87 \times 420}{0.85 \times 550 \times 28} = 9.878 \text{ mm}$$

$$x = \frac{a}{\beta_1} = \frac{9.878}{0.85} = 11.62 \text{ mm}$$

$$\epsilon_s = 0.003 \frac{d - x}{x} = 0.003 \frac{283 - 11.62}{11.62} = 0.07 > 0.005 \quad \text{Ok}$$

Shear Design for (R1):

V_u at distance d from support = 24.2 KN

Shear strength V_c , 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).

$$100.53 = \frac{1}{3} \frac{120s}{420} \rightarrow s = 1.055m$$

mm^2/m_{strip}

$$V_c = \frac{1.1}{6} \bar{f}_c b_w d = \frac{1.1}{6} \sqrt{28} \times 150 \times 283 \times 10^{-3} = 41.18 \text{ KN}$$

$$S_{max} \rightarrow \frac{d}{2} = 157mm$$

$$S_{max} \rightarrow \leq 600mm$$

Take (2 leg stirrups) $\phi 8 @ 140 \text{ mm}$

$$A_v = \frac{2 \times 50.26}{0.15} = 670.133 \phi V_c = 0.75 \times 41.18 = 30.885 \text{ KN}$$

$$0.5 \phi V_c = 0.5 \times 30.885 = 15.44 \text{ KN}$$

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

for shear design, minimum shear reinforcement is required ($A_{v,min}$), Reinforcement but not for exception..

Use stirrups (2 leg stirrups) $\phi 8 @ 150 \text{ mm}$, $A_v = 2 \times 50.26 = 100.53 \text{ mm}^2$

$$A_{v,min} = \frac{1}{16} \bar{f}_c \frac{b_w s}{f_{yt}} \geq \frac{1}{3} \frac{b_w s}{f_{yt}}$$

$$A_{v,min} = 100.53 = \frac{1}{16} \sqrt{28} \frac{120s}{420} \rightarrow s = 1.145m$$

4.5 Design of Beam :

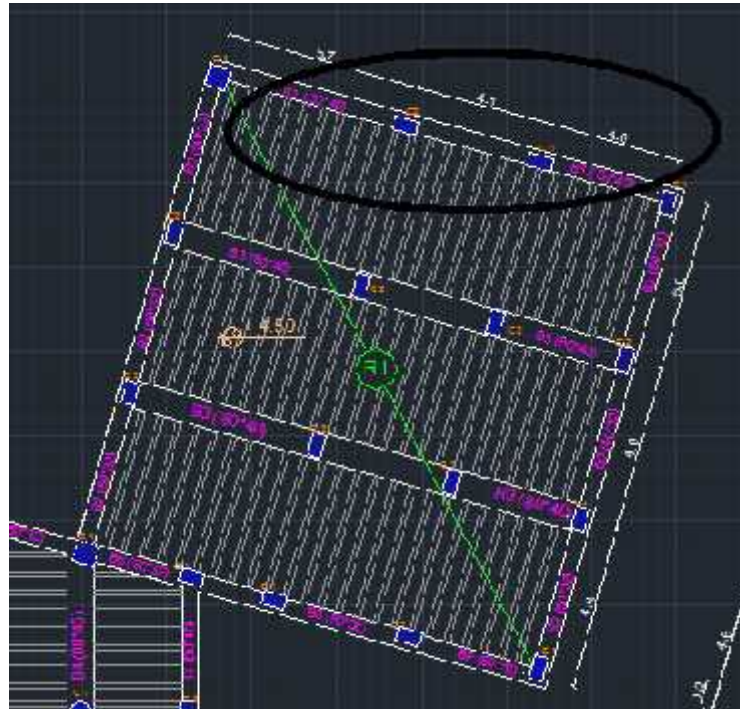


Fig 4.1 : Design of Beam (1).

❖ Material :

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

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

❖ Section :

⇒ $B = 50 \text{ cm}$

⇒ $h = 40 \text{ cm}$ (drop = 8 cm)

⇒ $d = 400 - 40 - 10 - 20/2 = 340 \text{ mm}$

⇒

✓ Statically System and Dimensions:

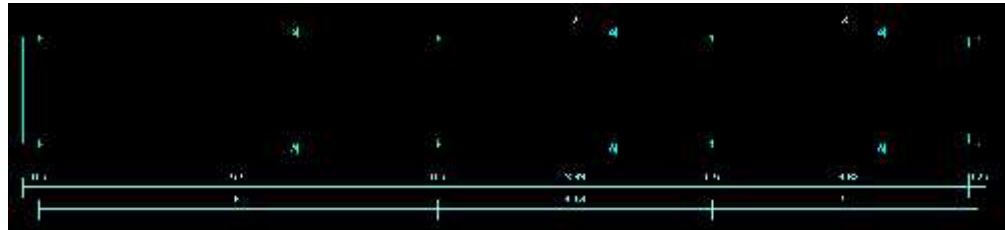


Fig 4.6 : Statically System and Loads Distribution of Beam (B 1).

✓ Load Calculations:

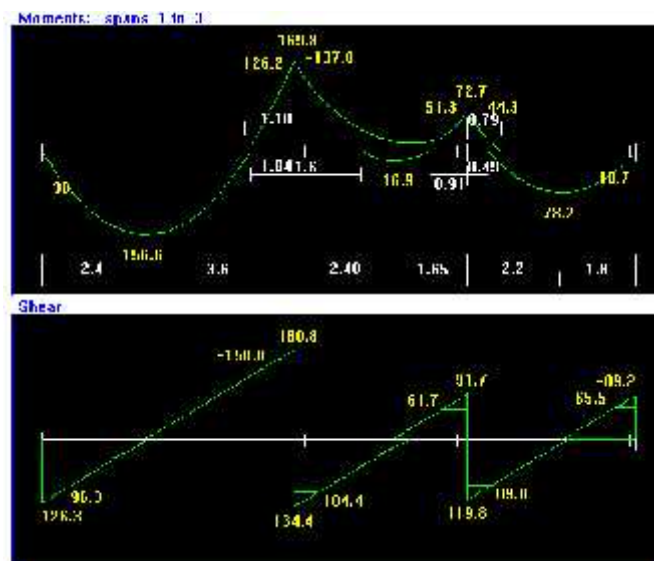


Fig 4.7: Shear and Moment Envelope Diagram of Beam (B1).

✓ Moment Design for (B1):**Flexural Design of Positive Moment for(B1):(Mu=156.6KN.m)**Determine of $M_{n,max}$

$$d = 400 - 40 - 10 - 20/2 = 340 \text{ mm}$$

$$x = \frac{3}{7}d = \frac{3}{7} \cdot 340 = 145.7 \text{ mm}$$

$$a = \beta \cdot x = 145.7 \cdot 0.85 = 123.86 \text{ mm}$$

$$M_{n,max} = 0.85 \cdot f'_c \cdot a \cdot b \left(d - \frac{a}{2} \right) = 0.85 \cdot 28 \cdot 145.7 \cdot 1000 \cdot \left(340 - \frac{123.86}{2} \right) \cdot 10^{-6} = 926.385 \text{ KN.m}$$

$$\phi M_{n,max} = 0.9 \cdot 926.385 = 833.75 \text{ KN.m} > 156.6 \text{ KN.m}$$

Design as singly reinforcement

$$R_n = \frac{M_u}{\phi b d^2} = \frac{156.6 \times 10^6}{0.9 \times 1000 \times 340^2} = 1.5 \text{ Mpa}$$

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

$$\rho = \frac{1}{m} \left[1 - \sqrt{1 - \frac{2 R_n}{f_y}} \right] = \frac{1}{17.6} \left[1 - \sqrt{1 - \frac{2 \times 1.5}{420}} \right] = 0.0039$$

$$A_s = \rho \cdot b \cdot d = 0.0039 \times 1000 \times 340 = 1326 \text{ mm}^2$$

Check for $A_{s,min}$:

$$A_{s,min} = \frac{\sqrt{f'_c}}{4(f_y)} (b w)(d) = 1070.9 \text{ mm}^2$$

$$A_{s,min} = \frac{1.4}{(f_y)} (b w)(d) = 1133.33 \text{ mm}^2 \text{ Controls}$$

$$A_{s,Req} = 1326 \text{ mm}^2$$

Use 5Ø 20 Bottom, $A_s = 1570 > A_{s,Req} = 1326$ Ok

Chapter Four

Structural Analysis and Design

Check spacing :

$$S = \frac{500 - 40 \times 2 - 20 - (7 \times 20)}{6} = 50 \text{ mm} > d_b = 25 > 25 \text{ mm} \quad \text{OK}$$

Check for strain:

$$a = \frac{A_s f_y}{0.85 b f'_c} = \frac{2198 \times 420}{0.85 \times 1000 \times 28} = 38.79 \text{ mm}$$

$$x = \frac{a}{\beta_1} = \frac{38.79}{0.85} = 45.63 \text{ mm}$$

$$\epsilon_s = 0.003 \frac{d - x}{x} = 0.003 \frac{340 - 45.63}{45.63} = 0.02 > 0.005 \quad \text{OK}$$

Flexural Design of Negative Moment for(B1):(Mu=137.8KN.m)

$$R_n = \frac{M_u}{\phi b d^2} = \frac{137.8 \times 10^6}{0.9 \times 1000 \times 340^2} = 1.324 \text{ Mpa}$$

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

$$\rho = \frac{1}{m} \left(1 - \sqrt{1 - \frac{2 R_n}{420}} \right) = \frac{1}{17.6} \left(1 - \sqrt{1 - \frac{2 \times 1.324 \times 10^6}{420 \times 1000 \times 340}} \right) = 0.003245$$

$$A_s = \rho \cdot b \cdot d = 0.003245 \times 1000 \times 340 = 1103.3 \text{ mm}^2$$

Check for $A_{s,min}$:

$$A_{s,min} = \frac{\sqrt{f'_c}}{4(f_y)} (b w)(d) = 1070.9 \text{ mm}^2$$

$$A_{s,min} = \frac{1.4}{(f_y)} (b w)(d) = 1133.333 \text{ mm}^2 \text{ Controls}$$

$$A_s = 1103.3$$

Use 5ø 18, $A_s = 1272.34 > A_s = 1133.33$ -Ok

Check spacing :

$$s = \frac{800 - 40 \times 2 - 20 - 5 \times 18}{4} = 152.5 \text{ mm} > d_b = 25 > 25 \text{ mm} \quad \text{OK}$$

Check for strain:

$$a = \frac{A_s f_y}{0.85 b f_c'} = \frac{127234 \times 420}{0.85 \times 1000 \times 28} = 22.45 \text{ mm}$$

$$x = \frac{a}{\beta_1} = \frac{22.45}{0.85} = 26.41 \text{ mm}$$

$$\epsilon_s = 0.003 \frac{d - x}{x} = 0.003 \frac{341 - 26.41}{26.41} = 0.0357 > 0.005 \quad \text{OK}$$

✓ Shear Design for (B 1):

$$V_{u,\max} = 150.8 \text{ KN.}$$

$$d = h - \text{cover} - d_{\text{stirrup}} - \frac{d_b}{2} = 400 - 40 - 10 - \frac{18}{2} = 341 \text{ mm.}$$

$$V_c = \frac{1}{6} \bar{f}_c' b \cdot d = \frac{1}{6} \sqrt{28} \times 1000 \times 341 \times 10^{-3} = 300.73 \text{ KN}$$

$$S_{\max} \rightarrow d/2 = 170.5 \text{ mm}$$

$$S_{\max} \rightarrow \leq 600 \text{ mm}$$

Take (2 leg stirrups) $\phi 8 @ 150 \text{ mm}$

$$A_v = (2 \times 50.26) / 0.15 = 670.133$$

$$\phi V_c = 0.75 \times 300.73 = 225.54 \text{ KN}$$

$$0.5 \phi V_c = 0.5 \times 300.73 = 150.36 \text{ KN}$$

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

for shear design, minimum shear reinforcement is required ($A_v(\text{min})$), Reinforcement but not for exception..

$$\text{Use stirrups (2 leg stirrups) } \phi 8 @ 150 \text{ mm, } A_v = 2 \times 50.26 = 100.53 \text{ mm}^2$$

$$A_{v\min} = 1/16 \sqrt{f_c'} (b_w s) / f_y \geq 1/3 (b_w s) / f_y$$

$$A_{v\min} = 100.53 = 1/16 \sqrt{28} \cdot 150 / 420 \rightarrow s = 1.181 \text{ m}$$

4.6 Design of Two Way Solid Slab :

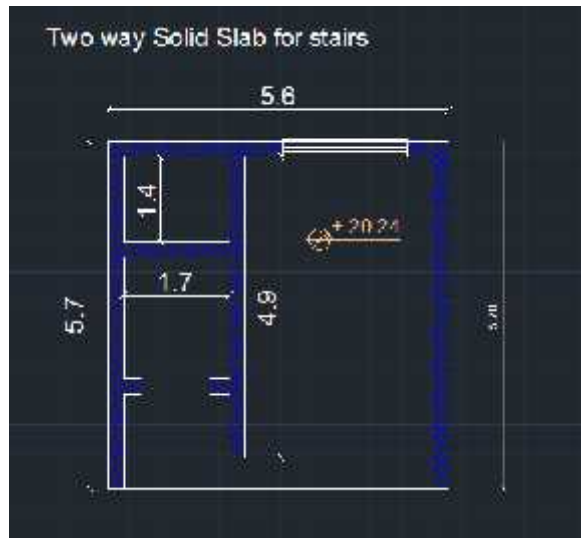


Figure 4.8 : Two way solid slab

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

Min H (deflection requirement):

$$H = L/24 = 570/24 = 23.75$$

For two way solid slab, will use thickness of slab 25 cm.

:

No.	Parts of Rib	Calculation
1	Tiles	$0.03 \times 23 \times 1 = 0.69 \text{ KN/m}$
2	Mortar	$0.02 \times 22 \times 1 = 0.44 \text{ KN/m}$
3	Coarse Sand	$0.07 \times 17 \times 1 = 1.19 \text{ KN/m}$
4	plaster	$0.02 \times 22 \times 1 = 0.44 \text{ KN/m}$
5	RC. Solid slab	$0.25 \times 25 = 6.25 \text{ KN/m}^2$
6	Partitions	$2.3 \times 1 = 2.3 \text{ KN/m}$
Sum =		11.31KN/m

Table (4.4): Dead Load Calculation of solid slab.

Live Load For Solid slab = $4 \times 1 = 4 \text{ KN/m}$

($V_u = 74.7 \text{ KN}$)

Assume bar diameter $\phi 12$ for main reinforcement

$$d = h - \text{cover} - \frac{d_b}{2} = 350 - 20 - \frac{12}{2} = 324 \text{ mm}$$

$$V_c = \frac{1}{6} \sqrt{f_c'} b_w d = \frac{1}{6} \sqrt{24} * 1000 * 324 = 264.5 \text{ KN}$$

$\Phi * V_c = 0.75 * 264.5 = 198.4 \text{ KN} > V_u = 74.7 \text{ KN} \dots \text{Thickness Is Enough (No need for shear)}$

1- Design of Bending Moment ($M_u = 102.7 \text{ KN/m}$) :-

$$d = h - \text{cover} - \frac{d_b}{2} = 350 - 20 - \frac{12}{2} = 324 \text{ mm}$$

$$R_n = \frac{M_u}{\phi b d^2} = \frac{102.7 \times 10^6}{0.9 \times 1000 \times 324^2} = 1.09 \text{ Mpa}$$

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

$$\rho = \frac{1}{m} \left(1 - \sqrt{1 - \frac{2 m R_n}{420}} \right) = \frac{1}{20.6} \left(1 - \sqrt{1 - \frac{2 \times 20.6 \times 1.09}{420}} \right) = 0.00266$$

$$A_{s, \text{req}} = \rho \cdot b \cdot d = 0.00266 \times 1000 \times 324 = 862.2 \text{ mm}^2$$

Check for $A_{s, \text{min}}$:-

$$A_{s, \text{min}} = \frac{\sqrt{f_c'}}{4(f_y)} (b_w)(d) = \frac{\sqrt{24}}{4 \times 420} * 1000 * 324 = 944.8 \text{ mm}^2$$

$$A_{s, \text{min}} = \frac{1.4}{(f_y)} (b_w)(d) = \frac{1.4}{420} * 1000 * 324 = 1080 \text{ mm}^2 \text{ Controls}$$

Use $\phi 12 @ 125 \text{ mm}$, $A_{s, \text{provided}} = 904.32 \text{ mm}^2 > A_{s, \text{required}} = 862.2 \text{ mm}^2 \dots \text{Ok}$

Number of bars required in 1m strip = $904.32 / 113.9 = 8 \text{ bars}$

Then use $8 \phi 12 @ 12.5 \text{ cm}$

Check for strain:

$$a = \frac{A_s f_y}{0.85 b f_c'} = \frac{904.32 \times 420}{0.85 \times 1000 \times 24} = 18.61 \text{ cm}$$

$$c = \frac{a}{\beta_1} = \frac{18.61}{0.85} = 21.9 \text{ mm}$$

$$\epsilon_s = 0.003 \frac{d - x}{x} = 0.003 \frac{324 - 21.9}{21.9} = 0.0412 > 0.005 \quad \text{Ok}$$

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

Use $\phi 12 @ 200 \text{ mm}$, $A_{s, \text{provided}} = 569.5 \text{ mm}^2 > A_{s, \text{required}} = 450 \text{ mm}^2 \dots \text{Ok}$

Top Reinforcement :

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

Use mesh $\phi 12 @ 200 \text{ mm}$.

4.7 Design of Column (C7) :

4-8-1 Design Data:

The following table and figures gives the design parameters of column (11) Ground Floor:

Dead load (service)	4000 kN
Live load (service)	1200 kN
Length	4.47 m
k	1 (Braced)
D	70 cm
f_y	420 Mpa
f'_c	28 Mpa
Concrete cover	40 mm
Bar size	Ø25 mm
Type of load	Concentrically Loaded

Table (4-5): Design Data of column (1).

4-2 Factored Loads:

$$P_u = 1.2 D + 1.6 L$$

$$P_u = 1.2 \cdot 4000 + 1.6(1200) = 49920 \text{ kN}$$

4-3 Selecting Column Dimension:

$$\text{Assum } A_{st} = 0.015 A_g$$

$$\phi P_{n, \max} = \phi 0.85 [0.85 f_c A_g - A_{st} + A_{st} F_y]$$

$$49920 \cdot 10^3 = 0.75 \cdot 0.85 [0.85 \cdot 24 \cdot (A_g - 0.015 A_g) + (0.015 A_g \cdot 420)]$$

$$A_g = 2966.8 \text{ mm}^2$$

$$A_g = \pi/4 \cdot D^2$$

$$2966.8 = \pi/4 \cdot D^2$$

$$D = 614.75 \text{ mm, take } D = 700 \text{ mm}$$

$$A_g = \pi/4 \cdot 700^2 = 384650 \text{ mm}^2$$

$$\phi P_{n, \max} = \phi 0.85 [0.85 \cdot 24 \cdot 384650 - A_{st} + A_{st} \cdot 420]$$

$$A_{st} = 10732.23 \text{ mm}^2$$

$$\text{Use } (23 \text{ } \phi 25 \text{ with } A_s = 11270 \text{ mm}^2 > A_{st} = 10732.23 \text{ mm}^2)$$

$$\rho = A_{st}/A_g = 0.015$$

Design Spiral rein. :

Use Spiral Ø10 with $A_s = 78.54 \text{ mm}^2$

$D_{ch} = D - 2 \cdot \text{Cover}$

$$D_{ch} = 700 - (2 \cdot 40) = 620 \text{ mm}$$

$$A_g = \frac{\pi}{4} \cdot D^2 = 3846.5 \text{ cm}^2$$

$$A_{ch} = \frac{\pi}{4} \cdot D_{ch}^2 = 3017.54 \text{ cm}^2$$

$$\rho_s = 0.45 \cdot \frac{A_g}{A_{ch}} - 1 \cdot \frac{f_c}{f_{yt}} = 0.0145$$

$$\rho_s = \frac{4as \cdot D_{ch} - d_s}{s \cdot D_{ch}^2}$$

$$\rho_s = \frac{4 \cdot 78.54 \cdot 620 - 10}{s \cdot 620 \cdot 620} = 0.0145$$

$$s = 34.38 \text{ cm}$$

Check for code req. :

1- clear spacing longitudinal bar diameter of the centroidial circle of bar:

$$1 - 700 - 40 \cdot 2 - 10 \cdot 2 - 25 = 575 \text{ mm}$$

$$\text{clear spacing} = \frac{\pi \cdot 575 - (23 \cdot 25)}{22} = 65 \text{ mm}$$

$$56 \text{ mm} > 40 \text{ mm}$$

$$> 1.5 d_b = 1.5 \cdot 25 = 37.5 \text{ mm}$$

$$2 - 0.01 < \rho_g = 0.0164 < 0.08$$

3- NO of bar $23 > 6$ - for circular member enclose by spiral -ok

4- min. spiral Ø10 - ok

5- clear spacing for one loop :

$$\text{Clear spacing} = s - d_s = 75 - 10 = 65 \text{ mm}$$

$$25 \text{ mm} < 65 \text{ mm} < 75 \text{ mm} - \text{ok}$$



Figure 4.9 : Details of column.



النتائج والتوصيات

١- النتائج

٢- التوصيات

٣- التوصيات

11

- □ الصفات التي يجب أن يتصف بها المصمم، صفة الحس الهندسي التي يقوم من خلالها بتجاوز أية مشكلة ممكن أن تعترضه في المشروع وبشكل مقنع ومدروس.
9. تم في هذا القسم من العمل على المشروع وضع حلول أولية ستخضع لمزيد من الدراسة وهي قابلة للتغيير.
10. إن فهم المخططات المعمارية له دور كبير في إيجاد الحلول الإنشائية الملائمة لنوع الاستخدام في □ □ □ □.
11. إن القدرة على الحل اليدوي ضرورية للمصمم الإنشائي للتأكيد على حل البرامج المحسوبة وفهم طريقة عملها
12. التعرف على العناصر الإنشائية وكيفية التعامل معها ومع آلية عملها □ □ □ ليتيم تصميمها تصميمًا جيدًا يحقق الأمان والقوة الإنشائية.

□ - □ التوصيات:-

1. يجب أن يكون هنالك تنسيق بين المصمم المعماري والإنشائي خلال عملية التصميم حتى ينتج مبنى متكاملًا إنشائيًا ومعماريًا.
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 الأفضل للمشروع.
4. إذا تبين أن قوة تحمل التربة أقل من القوة التي تم تصميم المشروع بناءً عليها؛ فإنه يجب إعادة تصميم الأساسات وفقًا للقيمة الجديدة.
5. بعد المراجعة الشاملة للمخططات التنفيذية فإن هذا المشروع يعتبر جاهزاً للتنفيذ إنشائيًا ومعماريًا.
6. يجب استكمال التصميم الكهربائي والميكانيكي للمشروع قبل المباشرة في التنفيذ لإدخال أي تعديلات محتملة عليه من الناحية الإنشائية.

تم بحمد الله