

بسم الله الرحمن الرحيم



جامعة بوليتكنك فلسطين

كلية الهندسة والتكنولوجيا

دائرة الهندسة المدنية والمعمارية

هندسة مباني

□ □ □ □ □ □ □ □

التصميم الإنشائي لـ " □ □ □ □ □ □ □ □ " في مدينة الخليل .

فلسطين-الخليل

فريق العمل

□ □ □ □ □ □

□ □ □ □ □ □ □ □

□ □ □ □ □ □ □ □

: □ □ □ □ □

□ □ □ □ □ □ □ □

May-2019

بِسْمِ اللَّهِ الرَّحْمَنِ الرَّحِيمِ



جامعة بوليتكنك فلسطين

كلية الهندسة والتكنولوجيا

هندسة مباني

التصميم الإنشائي لـ " ██████████ " في مدينة الخليل.

فلسطين-الخليل

فريق العمل

بناء على توجيهات المهندسة **د. هبة محمد** جميع أعضاء اللجنة الممتحنة، تم تقديم هذا المشروع إلى دائرة الهندسة المدنية والمعمارية في كلية الهندسة والتكنولوجيا للوفاء بمتطلبات الدائرة لدرجة البكالوريوس.

توقيع رئيس الدائرة

توقيع مشرف المشروع

.ف.م.أ.إ.ع.ف. فيضي شبانة

May-2019

الإهداء

إلى من جعلوا من أنفسهم جسراً تعبّره نجاحاتنا، إلى من سهروا ليلهم لئلا نخطئ
شمسنا، إلى من عرقت جباههم وما جفت وتعبت جوارحهم وما كلّت وما أنّت، إلى
من وهبوا أنفسهم وما ملكت أيديهم شموعاً تحترق لتنير لنا الدرب، إلى من
غرسوا بذور العطاء والبر والتقوى والمحبة في أراضينا القاحلة، وعصروا من
قلوبهم ترياقاً لهمومنا وبلسماً لحياتنا، إلى من آثروا الحرمان لنكتفي نحن فيكتفون
ونرتفع نحن فيرتفعون، إلى آبائنا وأمهاتنا العظام الذين لا يجازي رضاهم مداد
البحر من الكلمات، ولا يوفيهم حقهم مدى الدهر من الوفاء والطاعات، ليكم نهدي
هذا العمل المتواضع.

كما ونهدي هذا العمل إلى كل من ساهم في إنجازه، إلى الذين وقفوا وما
يزالون إلى جانبنا في السراء والضراء، وبوجودهم تذوقنا طعم الحياة وحلاوة
الأوقات وبمحبتهم وعطائهم تجاوزنا الصعاب وبلغنا الأهداف.

شکر و تقدیر

لا فضل علينا إلا فضله، وما من نعمةٍ نحن بها إلا من عنده، وما توفيقنا إلا به فله
سبح الطير وطار وما تعاقب الليل والنهار، حمداً كثيراً طيباً مباركاً لا يُلْقَى نقضاء له في

كما ونتقدم بجزيل شكرنا، وعظيم امتناننا وتقديرنا وعرفاننا إلى كل من ساهم في إنجاز مشروعنا هذا، متحدين كل الظروف والعقبات.

مهندسة منى الشاعر
 تأخر عن تقديم ما آتاه
 جهدا في توجيهها والأخذ بأيدينا إلى طريق النجاح.

ونشكر طاقم دائرة الهندسة المدنية والمعمارية كلُّ بمكانه، فقد كرّسوا وقتهم وجهدهم لمساعدتنا ومساعدة زملائنا طوال فترة الدراسة.

ونشكر زملائنا وزميلاتنا الأعزاء الذين لولا وجودهم لما تذوقنا حلاوة العلم، ولا
شعرنا بمتعة المنافسة الإيجابية.

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

رقيق العمل

Abstract

Abstract

The idea of this project can be summarized by preparing For Residential Building. Which consists of all facilities that should be available in any Residential Building. The project is consists of eight floors, and the total area of the building is 10161.7 meter square, the design of the project is based on the multiplicity of spatial cluster and distributed consistently aesthetically and functional

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

God grants success

توقيع رئيس □□ □□□□

توقيع مشرف المشروع

١٠٠٠٠٠ فيضي شبانة

.....

.....

May-2019

Table of Contents

فهرس المحتويات

رقم الصفحة	الصفحات الابتدائية
I	اسم مشروع التخرج
II	أسماء فريق العمل ومشرف مشروع التخرج
III	الإهداء
IV	الشكر والتقدير
V	الملخص باللغة العربية
VI	الملخص باللغة الانجليزية
VII	فهرس المحتويات
X	فهرس الجداول
XI	فهرس الاشكال
XII	List of Abbreviations

رقم الصفحة	المقدمة	الفصل الاول
١	مقدمة	١ - ١
٢	وصف عام للمشروع	١ - ٢
٣	أسباب اختيار المشروع	١ - ٣
٤	أهداف المشروع	١ - ٤
٥	مشكلة المشروع	١ - ٥
٦	المسلمات	١ - ٦
٧	نصول المشروع	١ - ٧
٨	الجدول الزمني للمشروع	١ - ٨

رقم الصفحة	الوصف المعماري	الفصل الثاني
٩	مقدمة	١ - ٩
١٠	البيانات العامة عن المشروع	١ - ١٠
١١	موقع المشروع	١ - ١١
١٢	أهمية الموقع	١ - ١٢
١٣	حركة الشمس والرياح	١ - ١٣
١٤	الرطوبة	١ - ١٤

00	<u>العناصر المعمارية</u>	0-0-0
00	<u>وصف طوابق المشروع</u>	0-0
00	<u>طابق التسوية</u>	0-0-0
00	<u>الطابق الارضي</u>	0-0-0
00	<u>الطابق السده</u>	0-0-0
00	<u>الطابق الاول حتى الخامس مكرر</u>	0-0-0
00	<u>وصف واجهات المشروع</u>	0-0
00	<u>الواجهة الشرقية</u>	0-0-0
00	<u>الواجهة الجنوبية</u>	0-0-0
00	<u>الواجهة الشمالية</u>	0-0-0
00	<u>الواجهة الغربية</u>	0-0-0

00	<u>الوصف الانشائي</u>	<u>الفصل الثالث</u>
00	<u>مقدمة</u>	0-0
00	<u>الهدف من التصميم الانشائي</u>	0-0
00	<u>مراحل التصميم الانشائي</u>	0-0
00	<u>الأحمال</u>	0-0
00	<u>الأحمال الميتة</u>	0-0-0
00	<u>الأحمال الحية</u>	0-0-0
00	<u>الأحمال البيئية</u>	0-0-0
00	<u>أحمال الرياح</u>	0-0-0-0
00	<u>أحمال الثلوج</u>	0-0-0-0
00	<u>أحمال الزلازل</u>	0-0-0-0
00	<u>الاختبارات العملية</u>	0-0
00	<u>العناصر الانشائية</u>	0-0
00	<u>العقدات</u>	0-0-0
00	<u>عقدات العصب ذات الاتجاه الواحد</u>	0-0-0-0
00	<u>عقدات العصب ذات الاتجاهين</u>	0-0-0-0
00	<u>العقدات المصممة ذات الاتجاه الواحد</u>	0-0-0-0
00	<u>العقدات المصممة ذات الاتجاهين</u>	0-0-0-0
00	<u>الأدراج</u>	0-0-0

٠٠	<u>الجسور</u>	٠ - ٠ - ٠
٠٠	<u>الأعمدة</u>	٠ - ٠ - ٠
٠٠	<u>جدران القص</u>	٠ - ٠ - ٠
٠٠	<u>الأساسات</u>	٠ - ٠ - ٠
٠٠	<u>برامج الحاسوب التي تم استخدامها</u>	٠ - ٠

Chapter 4	Structural Analysis and Design	٠٠
4-1	Introduction	34
4-1-1	Design Method and Requirements	34
4-1-2	Strength design method	34
4-2	Factored loads	35
4-3	Check of Minimum Thickness of Structural Member	36
٠ - ٠	LOAD CALCULATION FOR TOPPING	37
4-5	Design of Topping	38
4-6	Design of One Way Rib Slab	39
4-7	Design of Beam	55
4-8	Design Of Column	71
4-9	Design Of Stairs	75
4-10	Design Of Two Way Ribbed Slab	86
4-11	Design Of Isolated Footing	93
4-12	Design Of Basement Wall	100

٠٠٠	<u>النتائج والتوصيات</u>	<u>الفصل الخامس</u>
٠٠٠	<u>مقدمة</u>	٠ - ٠
٠٠٠	<u>التوصيات</u>	٠ - ٠

رقم الصفحة	اسم الشكل	رقم الشكل
١	الجدول الزمني للمشروع	جدول (١ - ١)
١١	الكثافة النوعية للمواد المستخدمة	جدول (١ - ٢)
20	الأحمال الحية لعناصر المبنى	جدول (١ - ٣)
١١	سرعة وضغط الرياح اعتمادا على الكود الألماني DIN 1055-5	جدول (١ - ٤)
١١	أحمال الثلوج حسب الارتفاع عن سطح البحر	جدول (١ - ٥)
١١	Check of Minimum Thickness of Structural Member	جدول (١ - ٦)
١١	Dead Load Calculation of Topping	جدول (١ - ٧)
١١	Dead Load Calculation of Rib (R 3)	جدول (١ - ٨)

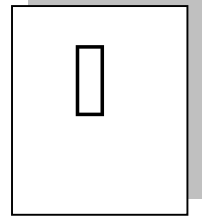
الشكل (0 - 0)	الموقع العام لقطعة الأرض	0
الشكل (0 - 0)	اتجاه الرياح على قطعة الأرض	0
الشكل (0 - 0)	مسقط طابق التسوية	00
الشكل (0 - 0)	مسقط الطابق الارضي	00
الشكل (0 - 0)	مسقط الطابق السدة	00
الشكل (0 - 0)	مسقط الطابق الاول حتى الخامس	00
الشكل (0 - 0)	الواجهة الشرقية	00
الشكل (0 - 0)	الواجهة الجنوبية	00
الشكل (0 - 0)	الواجهة الشمالية	00
الشكل (0 - 0)	الواجهة الغربية	00
الشكل (0 - 0)	مقطع A-A , مقطع B-B	00
الشكل (0 - 0)	تأثير الرياح على المباني من حيث ارتفاع المبني والبيئة المحيطة به	00
الشكل (0 - 0)	توضيح لبعض العناصر الانشائية للمبني	00
الشكل (0 - 0)	عقدات العصب ذات الاتجاه الواحد	00
الشكل (0 - 0)	عقدات العصب ذات الاتجاهين	00
الشكل (0 - 0)	العقدات المصمتة ذات الاتجاه الواحد	00
الشكل (0 - 0)	العقدات المصمتة ذات الاتجاهين	00
الشكل (0 - 0)	الدرج	00
الشكل (0 - 0)	أنواع الجسور المستخدمة في المشروع	00
الشكل (0 - 0)	أنواع الأعمدة المستخدمة في المشروع	00
الشكل (0 - 0)	جدار قص	00
الشكل (0 - 0)	الأساسات	00

List of Abbreviations

- **A_c** = area of concrete section resisting shear transfer.
- **A_s** = area of non-prestressed tension reinforcement.
- **$A_s^{\sim}$** = area of non-prestressed compression reinforcement.
- **A_g** = gross area of section.
- **A_v** = area of shear reinforcement within a distance (S).
- **A_t** = area of one leg of a closed stirrup resisting tension within a (S).
- **b** = width of compression face of member.
- **b_w** = 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.
- **E_c** = modulus of elasticity of concrete.
- **$f_c^{\sim}$** = compression strength of concrete .
- **f_y** = specified yield strength of non-prestressed reinforcement.
- **h** = overall thickness of member.
- **L_n** = 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.
- **Pn** = nominal axial load.
- **Pu** = factored axial load.
- **S** = Spacing of shear in direction parallel to longitudinal reinforcement.
- **Vc** = nominal shear strength provided by concrete.
- **Vn** = nominal shear stress.
- **Vs** = nominal shear strength provided by shear reinforcement.
- **Vu** = factored shear force at section.
- **Wc** = weight of concrete.
- **W** = width of beam or rib.
- **Wu** = 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.



الفصل الأول

المقدمة

- ١-١ مقدمة .
- ٢-١ وصف عام للمشروع .
- ٣-١ أسباب اختيار المشروع .
- ٤-١ أهداف المشروع .
- ٥-١ مشكلة المشروع .
- ٦-١ المسلمات .
- ٧-١ فصول المشروع .
- ٨-١ الجدول الزمني للمشروع .

١-٥ مشكلة المشروع

تتطلب مشكلة هذا المشروع في التحليل والتصميم الإنشائي لجميع العناصر الإنشائية المكونة للمشروع، وفي هذا التحليل كل عنصر من العناصر الإنشائية مثل البلاطات والأعمدة والأبواب... إلخ، بتحديد الأحمال الواقعة عليها من ثم تحديد أبعاده وتصميم التسليح اللازم له مع الأخذ بعين الاعتبار عامل الأمان للمنشأ، ومن ثم عمل المخططات التنفيذية للعناصر الإنشائية التي تم تصميمها، وذلك من حيز الاقتراح إلى حيز التنفيذ.

١-٦ المسلمات

تهدف دراستنا إلى المخططات الإنشائية اللازمة لكافة عناصر المشروع، كل من الكود الأمريكي (ACI-318-08) والحيثية.

١-٧ فصول المشروع

يتكون المشروع من خمس فصول على النحو التالي:-

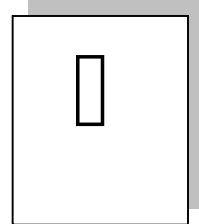
- الفصل الأول:- المقدمة.
- الفصل الثاني:- الخطة.
- الفصل الثالث:- الخطة.
- الفصل الرابع:- التحليل والتصميم الإنشائي.

١-٨ الجدول الزمني للمشروع

يبين الجدول رقم (1-1) الجدول الزمني للمشروع، وذلك من بداية المشروع إلى نهايته.

32	31	30	29	28	27	26	25	24	23	22	21	20	19	18	17	16	15	14	13	12	11	10	9	8	7	6	5	4	3	2	1	مؤرخة زمن المشروع
																																تخطيط المشروع
																																دراسة أولية
																																تجهيز المعلومات للمشروع
																																دراسة مبني معماريا
																																دراسة مبني تقنيا
																																تجهيز مخططة المشروع
																																تجهيز مخططة المشروع

جدول (١-١): الجدول الزمني للمشروع.



الفصل الثاني

الوصف المعماري

١-٢ المقدمة

٢-٢ لمحة عامة عن المشروع

٣-٢ موقع المشروع

٤-٢ وصف طوابق المشروع

٥-٢ وصف واجهات المشروع

٢-١ مقدمة

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

المبنى ليست دليلًا على إن المبنى على الرغم من البساطة قد يخبئ لنا بين ثناياه من الجمال والفن المعماري في أجزاءه الداخلية ما يجعله يتفوق على الكثير من الأبنية الأخرى فالمبنى مهما كانت وظيفته يكون قد حقق الشروط المعمارية تماماً عندما يمزج بين الجمال الحقيقي في واجهات وشكل المبنى والوظيفة التي سيؤديها ذلك المبنى وبذلك يكون قد نجح معماريًا. إن المفهوم المعماري لا يقتصر على الشكل فحسب كما يظن البعض؛ وإنما يحقق الوظيفة أيضاً.

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

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

٢-٢ لمحة عامة عن المشروع

المشروع يتبع جميع المرافق والأقسام كما أنه يتمتع بشكل معماري بسيط وجميل أضف إلى ذلك كله أنه يحافظ على أداء الوظيفة المرجوة منه بالموازاة مع احتويه على العناصر المعمارية لإبرازها في كثير من الأماكن يقوم المشروع على فكرة استغلال كافة الفراغات لتعمل على خدمة المستخدمين بشكل جيد.

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

لقد حصلنا على المخططات المعمارية للمشروع من زميل لنا بكلية الهندسة وذلك كي نشرع في أعمال التصميم الإنشائي بعد دراسة تحليلية للمبنى المعمارية وتبلغ المساحة الإجمالية للمبنى حوالي ١٠٠٠٠ م^٢.
المبنى المعماري يتكون من طابقين فقط.

١. طابق التسوية بمساحة 2248.8 م²

٢. المساحة الكلية 796.9 م²

٣. المساحة المغطاة ١٠٠٠ م²، كل منها ١٠٠٠ م²

٤. بيت الدرج 21.5 م²

٣-٢ موقع المشروع

لتصميم الموقع ينبغي دراسة الموقع المراد الإنشاء فيه بعناية فائقة، مراعيًا بذلك الموقع الجغرافي وتأثير الظروف المناخية السائدة في المنطقة بحيث تصان العناصر القائمة وتتألف وتتناغم مع التصميم المقترح. فلذلك يجب الأخذ بعين الاعتبار عن عناصر الموقع من توضيح المساحات المخصصة للخدمات المحيطة، المباني المحيطة، الرياح السائدة، المساحات الخضراء، إلخ. يقع هذا المشروع المقترح في محافظة بيت لحم، المنطقة تتصف بموقعها الخلاب. بوقوعها على شارعين رئيسيين في المنطقة كما هو موضح في الشكل (٣-١) من حيث السكان نجد أن هذه القطعة بالقرب من تجمع سكني ويجب القول إن البنية التحتية من طرق وكهرباء واتصالات تصل إلى ذلك الموقع وتلبي ما يحتاجه المشروع.



٣-١ صورة جوية لمنطقة المشروع في محافظة الخليل

٣-٣ أهمية الموقع:-

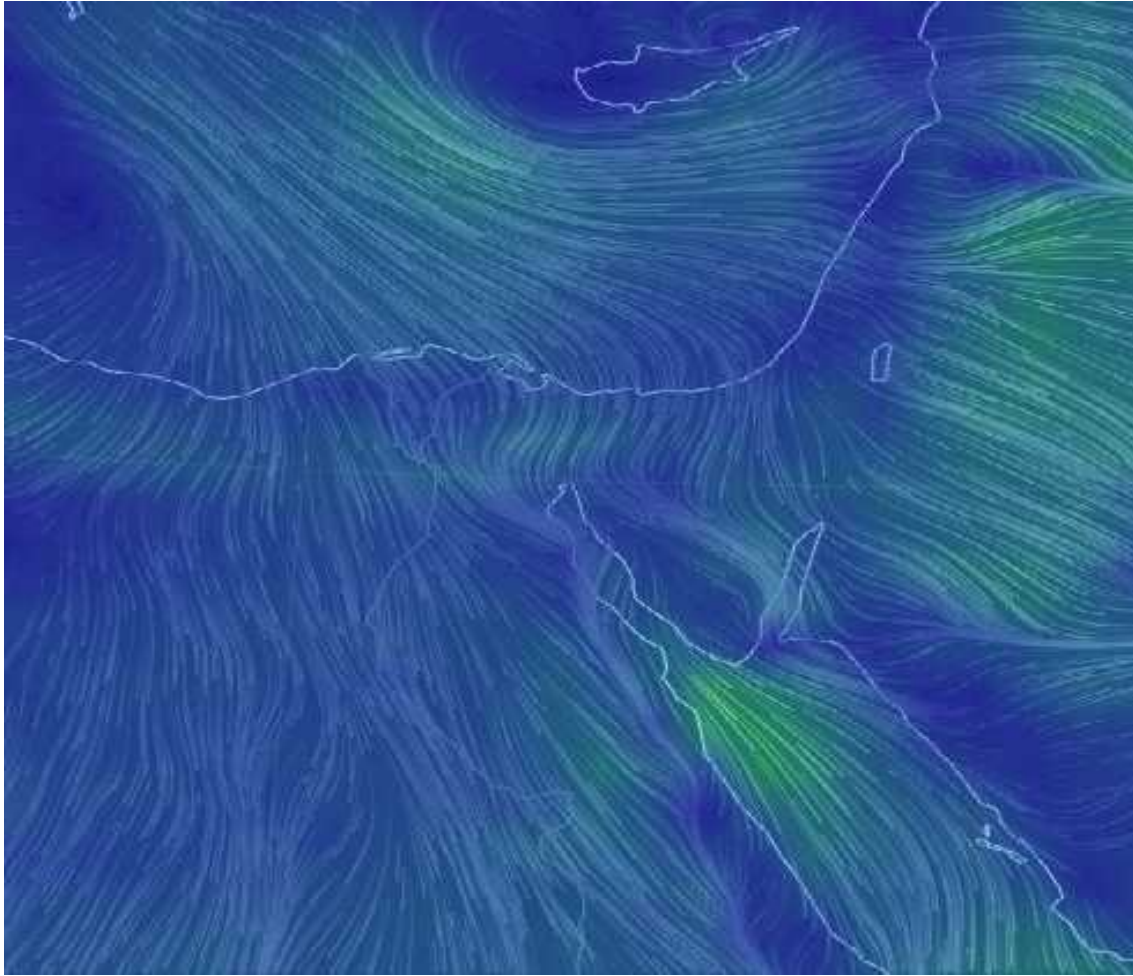
تتمتع مدينة الخليل بموقع مميز بين مدن فلسطين بسبب المستوى الجغرافي العالي وكانت هناك مجموعة من الأسباب التي جعلت من هذه المنطقة خياراً مثالياً لإنشاء المنطقة السكنية الجديدة. حيث أن الموقع يتمتع بمزايا عديدة منها: الحيوية المناسبة، المتطلبات الأخرى اللازمة، اختيار الموقع المناسب، والمميزات التي توافرت في موقع هذا المشروع وتم مراعاتها وهي على النحو الآتي:-

١. سهولة الوصول إلى الموقع.
٢. حيوية المنتج.
٣. الموقع بمميزات طبيعية تؤهله

١-١- حركة الشمس والرياح:-

تتعرض مدينة الخليل إلى الرياح الجنوبية الغربية وهي رياح باردة جدا ، كما تتعرض إلى الرياح الجنوبية الشرقية وهي رياح محملة بالأمطار والرطوبة. ونظراً لموقعها الجغرافي فإن الرياح الغربية تهب عليها وتتصدم بتيارات دافئة. القادمة من الشرق بالرياح القادمة من الغرب فتقلل من رطوبتها وتجعلها أكثر انجساجاً، إذ تجعل الهواء معتدلاً .

إن دراسة حركة الشمس والرياح من العوامل المهمة في تحليل المبنى، فالشمس طاقة مرغوب فيها، وتوجيه المبنى 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 المباني، فهي تعد حمل أفقي يؤثر على الهيكل الإنشائي له، فيجب مراعاة تأثير الشمس والرياح على المبنى ليتسنى تقسيمه إلى فراغات تتناسب وتوجيهه المناخي بحيث يلبي شروط التصميم المتعلقة بالتهوية والإضاءة الطبيعية.



الشكل (٢-٢) : اتجاه الرياح على قطعة الأرض.

٢-٤- العناصر المعمارية :-

مناخ مدينة الخليل يتأثر بمناخ فلسطين الذي يعرف بأنه جاف وحار صيفاً وبارد رطباً شتاءً. الخليل يتباين تبعاً للتضاريس والمساحات المائية المجاورة والبعد عن الصحراء. أما فيما يتعلق بالأمطار فإن معدلات التساقط متفاوتة تبعاً لتضاريس المنطقة جغرافية حيث إن الأمطار في بيت لحم تتراوح ما بين (١٠٠ - ١٢٠) سنوياً.

٢-٤- العناصر المعمارية :-

مدينة الخليل من الجنوب من الضفة الغربية تقع في بقمم الجبال العالية، وهذا ما أكسبها مقومات معينة جعلها تتحكم بالبوابة الطبيعية من النقب جنوباً إلى فعات القدس شمالاً، وشهدت مدينة الخليل في العقود الأخيرة تزايداً في عدد السكان وفي عدد الأبنية والمنشآت، وهذا بالإضافة إلى طبيعة نشاطها التي هي في معظمه تجاري وصناعي، مما جعل طرازها المعماري طرازاً فريداً يتماشى مع طبيعتها.

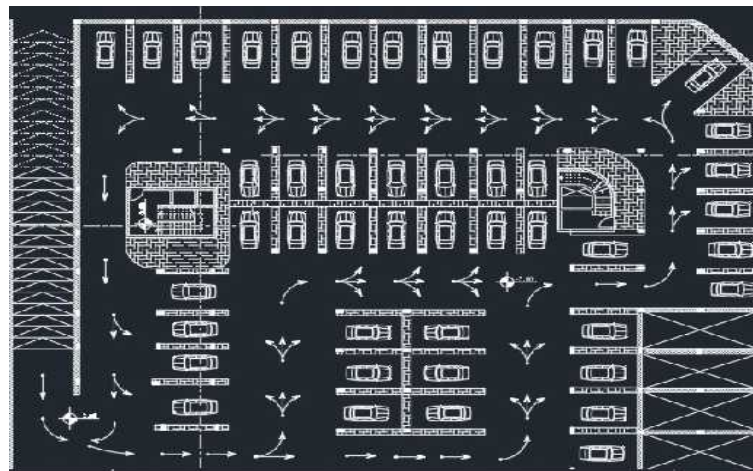
٢-٤ وصف طوابق المشروع

المبنى في تركيبته الهندسية يعتمد على الشكل المستطيل وهذا محكوم بطبيعة قطعة الأرض وموقعها في المدينة وتبلغ مساحة المبنى ١٠٠٠٠ م^٢. والتوزيع المعماري لهذه المرافق يتسم بالتنوع مما أدى إلى التنوع في التصميم الإنشائي وهي

الطابق الأرضي :-

٢-٤-١- الطابق الأرضي :-

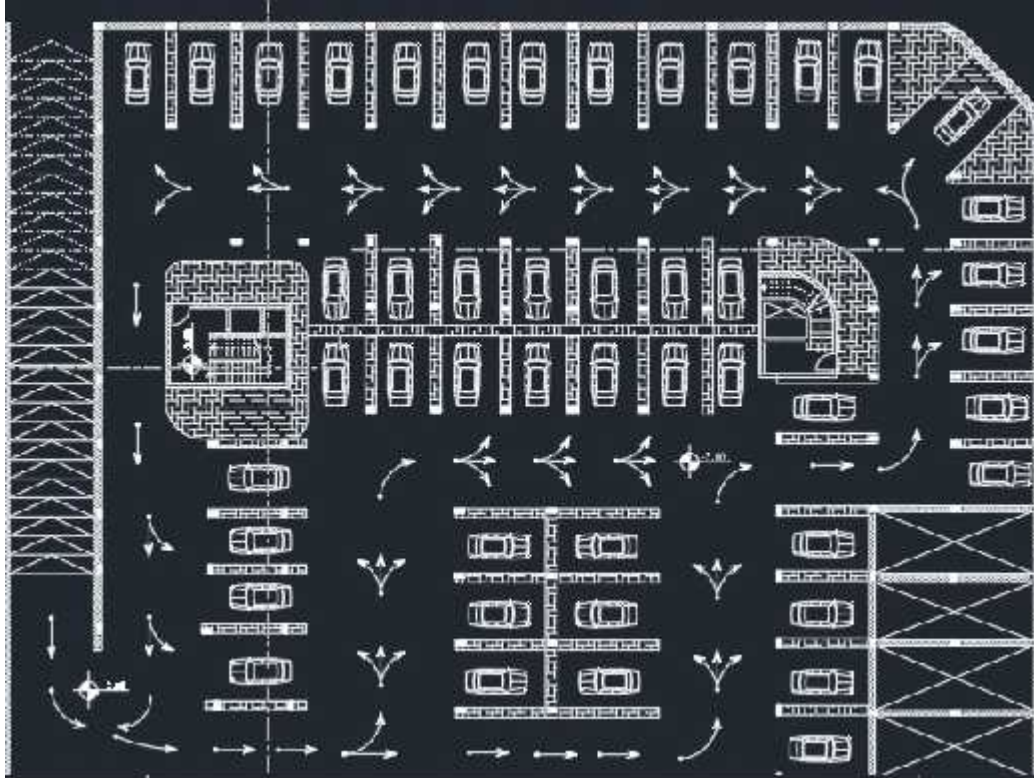
مساحة هذا الطابق هي ١٠٠٠٠ م^٢ ويتم الوصول إليه عن طريق المداخل من استخدامات هذا الطابق هو مرآب وموقف للسيارات بالإضافة إلى درج للوصول إلى المستوى التالي وهو مستمر حتى الطابق الثالث.



شكل (٢-٣): مخطط طابق التسوية.

١-١- ١ ١١١ ١١١ ١١١ :

يتكون هذا الطابق من ١١١١ بالإضافة الى بعض الشقق السكنية ويحتوي هذا الطابق على سدة تابعة للمحلات التجارية ١١ ١١١ وأدراج مستمرين لأخر المبنى، وتبلغ مساحة المبنى ١١١١ ١١١ ١١١١.



شكل(٢-٥): مخطط طابق السدة

٢-٥ وصف الواجهات:

١. [الواجهة الشرقية :

الواجهة الرئيسية وتحتوي على المدخل الرئيسي وعلى شرفات زجاجية وشبابيك طويلة وتمتاز هذه الواجهة بأنها زجاجية وحجرية والحجر المستخدم من الرخام البني تعطي الواجهة جمالا معماريا يعكس رونق المبنى.



شكل (٢-٧) الواجهة الشرقية

١- الواجهة الجنوبية :

وتحتوي هذه الواجهة على كبرية ومستمرة وفيها شرفات و الواجهة زجاجية وحجرية



شكل (٨-٢): الواجهة الجنوبية .

١-الواجهة الشمالية :

تتكون هذه الواجهة من ١١١١ من كتلة حيث تحتوي على شبابيك طويلة و كتل حجرية ، وهذه الكتل ١١١١ ١١١١ معماريا جميلاً ١١١١ .



شكل(٩-٢) : الواجهة الشمالية.

□-الواجهة الغربية:

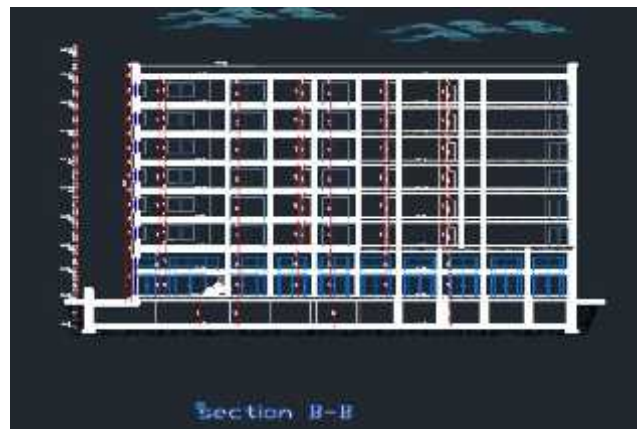
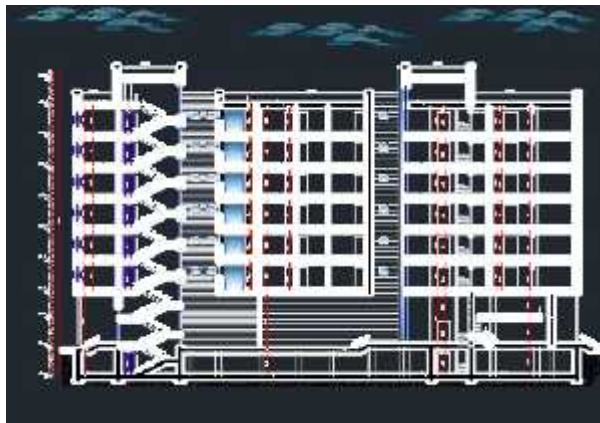
تتكون هذه الواجهة من أكثر من كتلة حيث تحتوي على شبابيك طويلة و كتل حجرية ، وهذه الكتل □ □ □ □ □ □
معماريا جميلاً □ □ □ □ □ □.

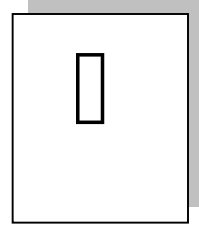


شكل(١٠-٢): الواجهة الغربية.

A-A

شكل(١١-٢): مقطع B-Bمقطع





الفصل الثالث

الوصف الإنشائي

- ١-٣ مقدمة
- ٢-٣ الهدف من التصميم الإنشائي
- ٣-٣ مراحل التصميم الإنشائي
- ٤-٣ الأحمال
- ٥-٣ الاختبارات العملية
- ٦-٣ العناصر الإنشائية المكونة للمشروع
- ٧-٣ برامج الحاسوب

٣-١ مقدمة

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

كما يتطلب التصميم الإنشائي اختيار العناصر الإنشائية المناسبة للمشروع المراد إنشاؤه ومراعاة قابلية تنفيذها على أرض الواقع بحيث يكون المبنى آمناً، ونحافظ على التصميم المعمارية.

٣-٢ الهدف من التصميم الإنشائي

التصميم الإنشائي عبارة عن 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:-

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

٣-٣ مراحل التصميم الإنشائي

يمكن تقسيم مراحل التصميم الإنشائي إلى مرحلتين رئيسيتين:-

١. المرحلة الأولى :-

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

٢. المرحلة الثانية:-

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

الحمل الحي (KN/m ²)	طبيعة الاستخدام	الرقم المتسلسل
2.0	جميع الغرف بما في ذلك غرفه النوم والمطبخ	1
2.0	مراحيض	2
3.0	الأدراج	3
3.0	المطابخ وغرف الغسيل	٤
5.0	قاعة المدرج	٥
5.0	قاعات المعدات	٧

جدول (٣-٢) : الأحمال الحية لعناصر المبنى.

البيان

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، و يمكن اعتبارها جزءاً من الأحمال الحية وهي كما يلي:-

- - - - - الرياح :

أحمال الرياح تؤثر بقوى أفقية على المبنى، 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.

وتم اعتماد الكود الألماني (DIN 1055-5) للحصول على قيم قوى الرياح الأفقية، وهذا يظهر جليا في المعادلة التالية وباستخدام الجدول رقم (3-3) 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/ m²)	0.50	0.80	1.1	1.30

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

$$q = v^2 / 1600$$

حيث أن :

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

و الجدول التالي يبين قيم أحمال الثلوج حسب الإرتفاع عن سطح البحر مأخوذاً من كود البناء الأردني.

الارتفاع عن سطح "h" (المتر)	احمال الثلوج (KN/m^2)
$h < 250$	0
$500 > h > 250$	$(h-250)/1000$
$1500 > h > 500$	$(h-400) / 400$
$2500 > h > 1500$	$(h - 812.5) / 250$

جدول (٣-٤) : أحمال الثلوج حسب الإرتفاع عن سطح البحر.

إستناداً إلى جدول أحمال الثلوج السابق وبعد تحديد إرتفاع المبنى عن سطح البحر، و الذي يساوي (920م) وتبعاً للبند الثالث تم حساب أحمال الثلوج كالآتي:-

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

$$s_L = \frac{920 - 400}{400}$$

$$s_L = 0.44(KN/m^2)$$

- - - - -

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

وتم مقاومتها في هذا المشروع عن طريق جدران القص الموزعة في المبنى بناءً على الحسابات الإنشائية لها، والتي ستستخدم من أجله، لتجنب الآثار الناتجة عن الزلازل مثل:-

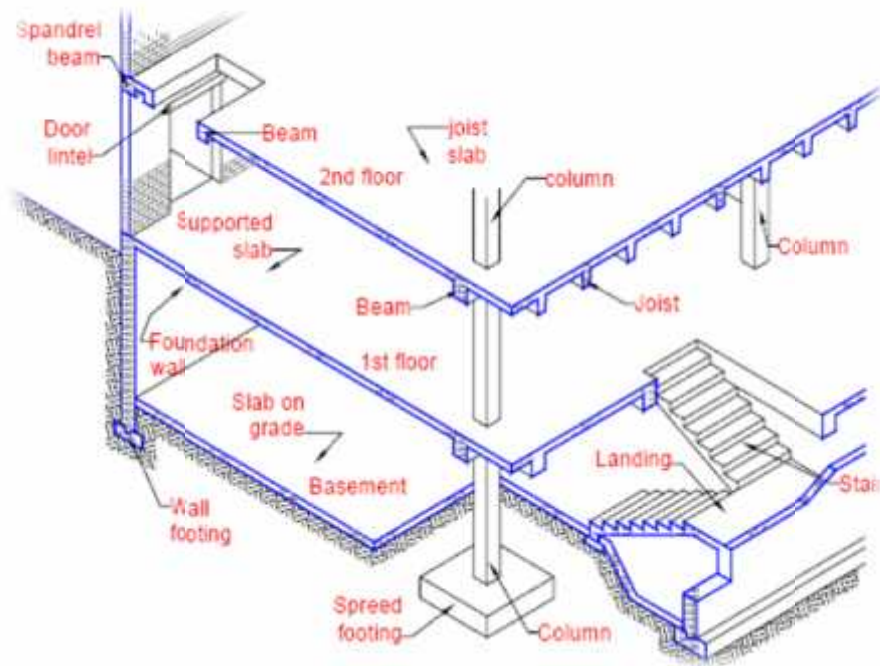
- حدود صلاحية المبنى للتشغيل (Serviceability)، من حيث تجنب أي هبوط زائد (Deflection) و تجنب التشققات (Cracks) التي تؤثر سلباً على المنظر المعماري المطلوب.
- الشكل والنواحي الجمالية للمنشأ.

٥-٣ الإختبارات العملية

يسبق الدراسة الإنشائية لأي مبنى، عمل الدراسات الجيوتقنية للموقع، ويقصد بها جميع الأعمال التي لها علاقة باستكشاف الموقع ودراسة التربة والصخور والمياه الجوفية، وتحليل المعلومات وترجمتها للتنبؤ بطريقة تصرف التربة عند البناء عليها، وأكثر ما يهتم به المهندس الإنشائي هو الحصول على قوة تحمل التربة اللازمة لتصميم أساسات المبنى.

٦-٣ العناصر الإنشائية

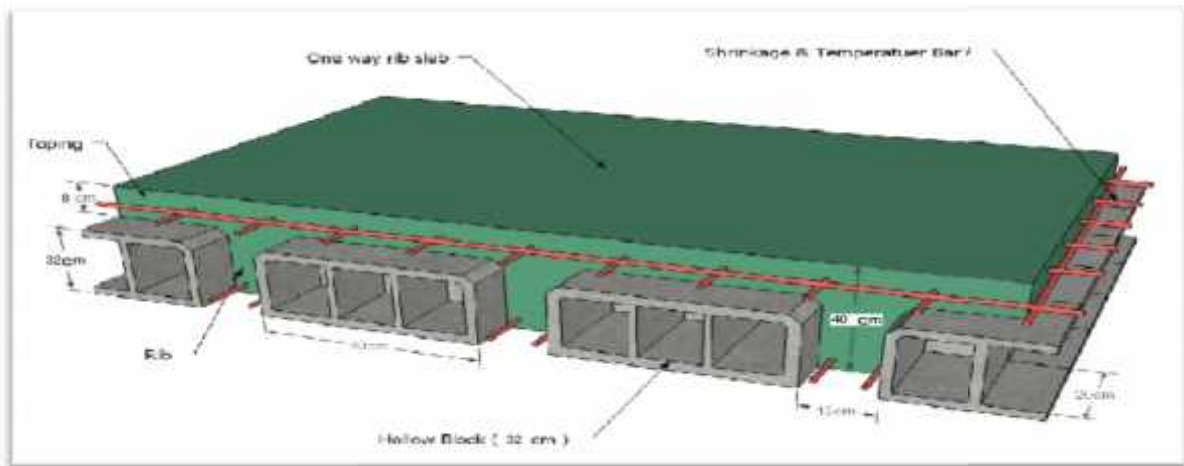
تتكون المباني عادةً من مجموعة عناصر إنشائية تتقاطع مع بعضها لتقاوم الأحمال الواقعة على البناء وتشمل:-
العقدات والجسور والأعمدة وجدران القص والأدراج والأساسات.



الشكل (٢-٣) : توضيح لبعض العناصر الإنشائية للمبنى.

ويحتوي المشروع العناصر التالية:-

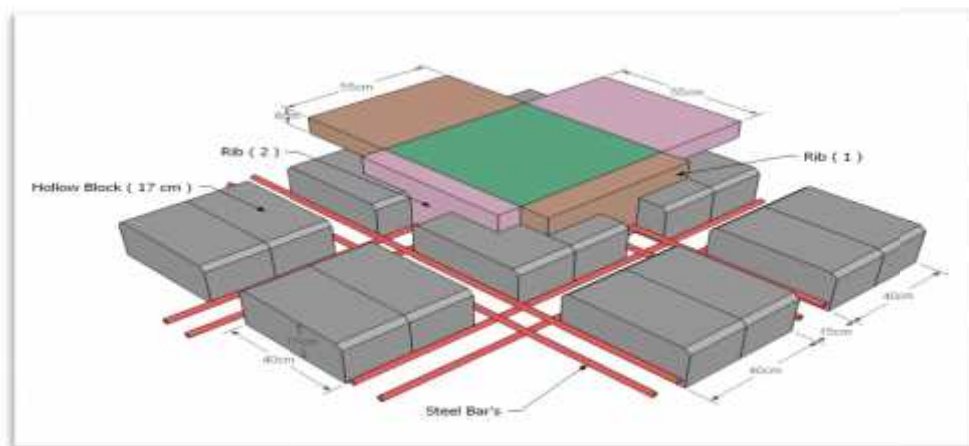
إحدى أشهر الطرق المستخدمة في تصميم العقدات في هذه البلاد وتتكون من صف من الطوب يليها العصب، ويكون التسليح باتجاه واحد كما هو مبين في الشكل (٣-٣).



الشكل (٣-٣) : عقدات العصب ذات الإتجاه الواحد.

١-١-١-٢-٣ : (Two way ribbed slabs) اتجاهين

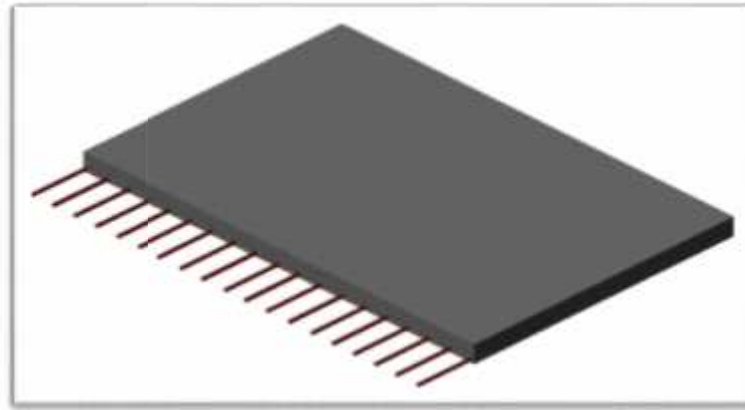
تشبه السابقة من حيث المكونات ولكن تختلف من حيث كون التسليح باتجاهين، ويتم توزيع الحمل في جميع الإتجاهات ويراعى عند حساب وزنها طوبتين و عصب في الاتجاهين، كما يظهر في الشكل (٤-٣).



الشكل (٤-٣) : عقدات العصب ذات الإتجاهين.

١-١-١-١ : (One way solid slabs) ١١١١ ١١١١ ١١١١ ١١١١ ١١١١ ١١١١

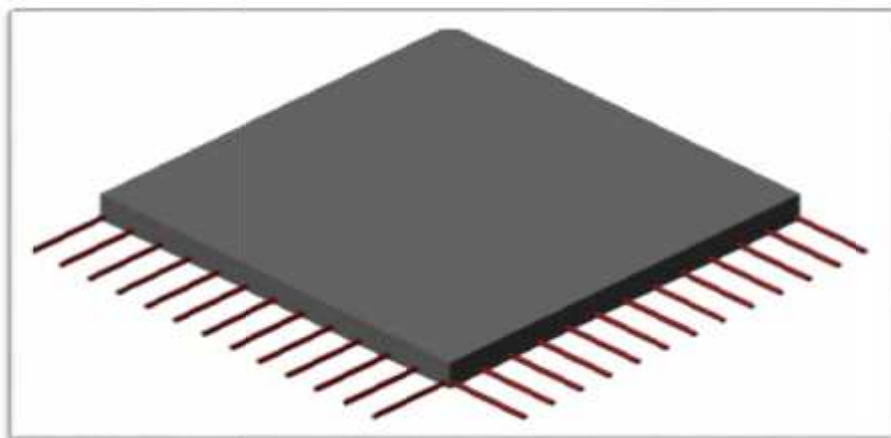
تستخدم في المناطق التي تتعرض كثيراً للأحمال الحية، وذلك تجنباً لحدوث إهتزاز نظراً للسماكة المنخفضة وتستخدم عادة في عتدات بيت الدرج ، كما في الشكل (٥-٣) .



الشكل (٥-٣) : العتدات المصمتة ذات الإتجاه الواحد.

١-١-٢-٢ : (Two way solid slabs) ١١١١ ١١١١ ١١١١ ١١١١ ١١١١ ١١١١

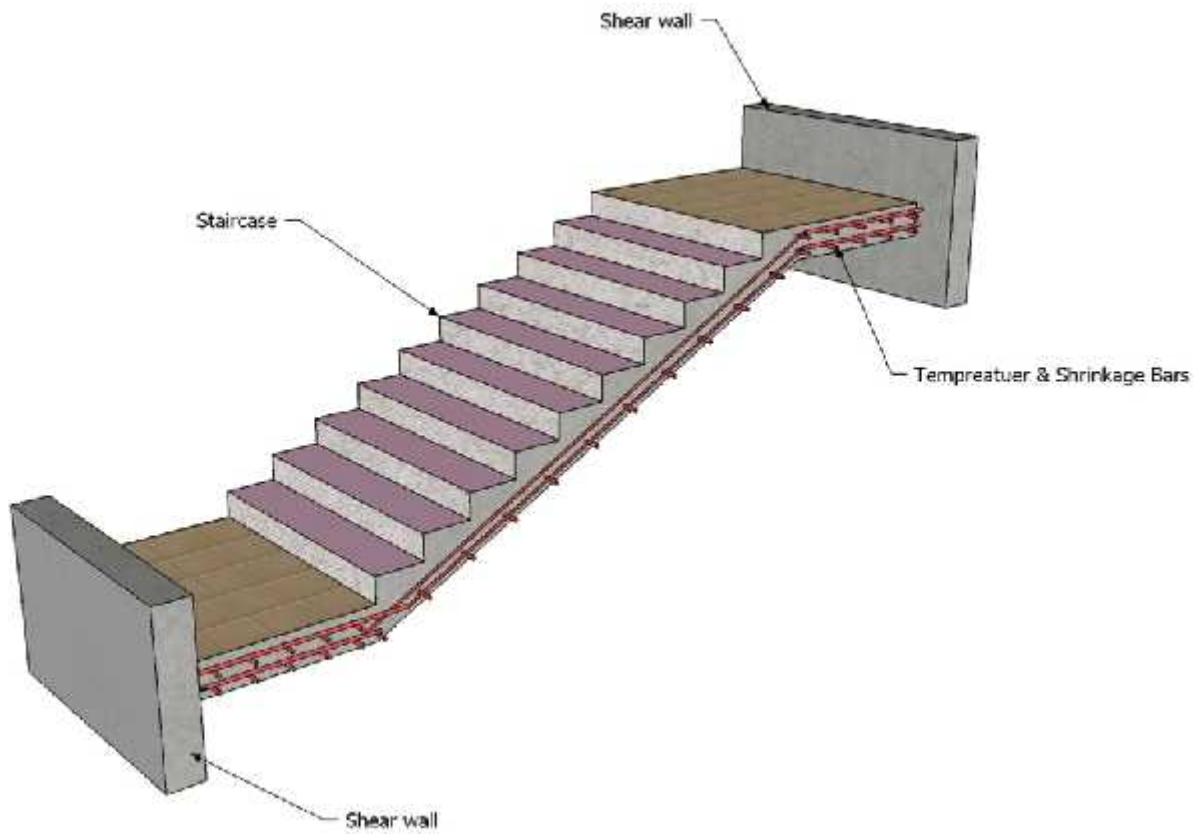
تستخدم في حال كانت الأحمال المؤثرة أكبر من المقدار الذي تستطيع العتدة المصمتة ذات الإتجاه الواحد مقاومتها، وعند ذلك يتم اللجوء إلى تصميم هذا النوع من العتدات و ذلك لأنها تستطيع مقاومة الأحمال بشكل أكبر حيث يوزع التسليح الرئيسي فيها بإتجاهين، كما هو موضح في الشكل (٦-٣) .



الشكل (٦-٣) : العتدات المصمتة ذات الاتجاهين.

١-٢-٣-٤-٥-٦-٧-٨-٩-١٠-١١-١٢-١٣-١٤-١٥-١٦-١٧-١٨-١٩-٢٠-٢١-٢٢-٢٣-٢٤-٢٥-٢٦-٢٧-٢٨-٢٩-٣٠-٣١-٣٢-٣٣-٣٤-٣٥-٣٦-٣٧-٣٨-٣٩-٤٠-٤١-٤٢-٤٣-٤٤-٤٥-٤٦-٤٧-٤٨-٤٩-٥٠-٥١-٥٢-٥٣-٥٤-٥٥-٥٦-٥٧-٥٨-٥٩-٦٠-٦١-٦٢-٦٣-٦٤-٦٥-٦٦-٦٧-٦٨-٦٩-٧٠-٧١-٧٢-٧٣-٧٤-٧٥-٧٦-٧٧-٧٨-٧٩-٨٠-٨١-٨٢-٨٣-٨٤-٨٥-٨٦-٨٧-٨٨-٨٩-٩٠-٩١-٩٢-٩٣-٩٤-٩٥-٩٦-٩٧-٩٨-٩٩-١٠٠

الأدراج عنصر معماري يوجد في المباني للانتقال بين مستويين في نفس الطابق أو بين عدد من الطوابق عبر المبنى، ويتم عادةً تصميم الدرج إنشائياً باعتباره عقدة مصمتة في إتجاه واحد كما في الشكل (٧-٣).

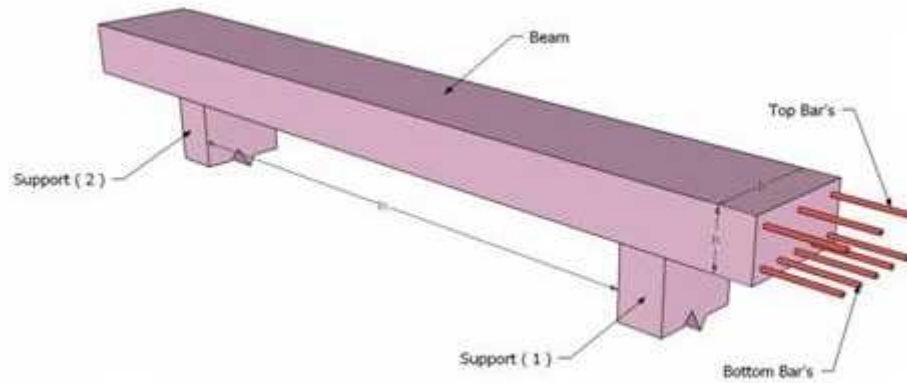


الشكل (٧-٣) : الدرج.

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

- ١- جسور مسحورة (Hidden Beam).
وهي التي يكون إرتفاعها مساوي لإرتفاع العقدة.
- ٢- جسور ساقطة (Dropped Beam).
وهي التي يكون إرتفاعها اكبر من إرتفاع العقدة، ويتم إبراز الجزء الزائد من الجسر في أحد الإتجاهين السفلي أو العلوي وتسمى L-section أو T-section.

ويكون التسليح بقضبان الحديد الأفقية لمقاومة العزم الواقع على الجسر، وبالكانات لمقاومة قوى القص، والشكل (٨-٣) يبين أنواع الجسور التي استخدمت في المشروع وهي الجسور المسحورة و التي يكون ارتفاعها مساوي لارتفاع العقدة .



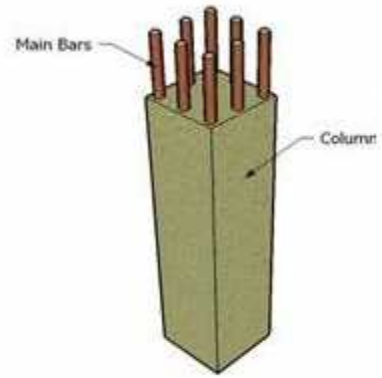
الشكل (٨-٣) : أنواع الجسور المستخدمة في المشروع.

هي عناصر إنشائية أساسية ورئيسية في المنشأ، حيث تنتقل الأحمال من العقدة إلى الجسور، وتنقلها الجسور بدورها إلى الأعمدة، ثم إلى أساسات المبنى، لذلك فهي عنصر وسطي أساسي، ويجب تصميمها بحرص لتكون قادرة على نقل وتوزيع الأحمال الواقعة عليها، والأعمدة نوعين من حيث التعامل معها في التصميم الإنشائي:-

١- الأعمدة القصيرة (short column).

٢- الأعمدة الطويلة (long column).

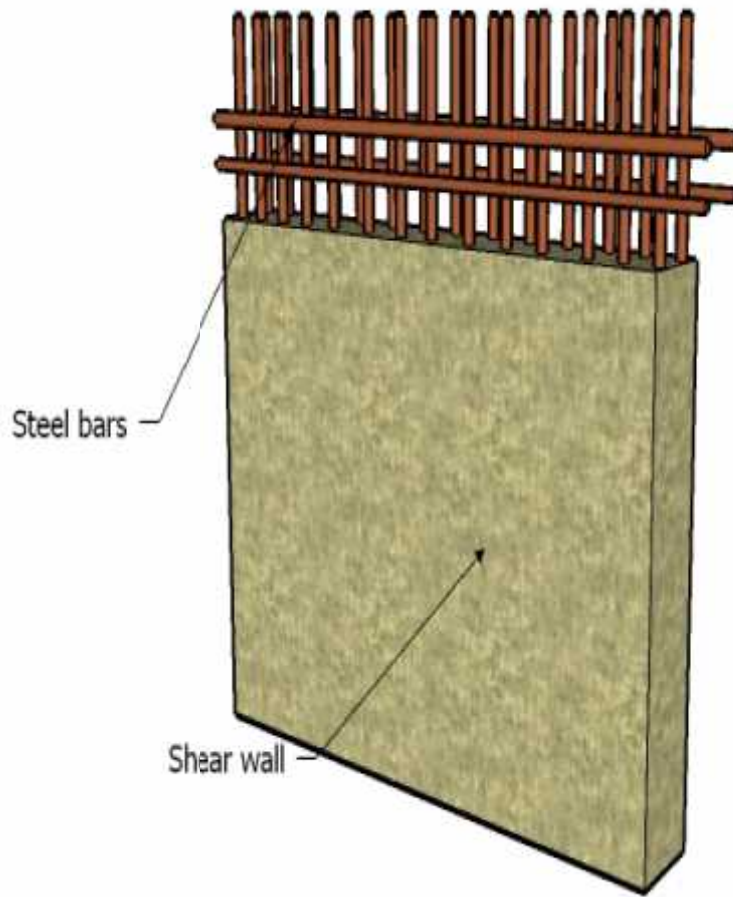
أما من حيث الشكل المعماري أو المقطع الهندسي فهي تقسم إلى ثلاث أنواع وهي :- المستطيلة والدائرية والمربعة، وفي هذا المشروع تم استخدام النوع المستطيلي كما هو مبين في الشكل (٩-٣).



الشكل (٩-٣) : أنواع الأعمدة المستخدمة في المشروع.

١١١١ ١١١١ ١١١١ :-

هي الجدران التي تحيط ببيت الدرج، وجدران المصاعد، وأحيانا 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 إتجاهين متعامدين في المبنى لتوفير ثبات كامل للمبنى، والشكل (٣-١٠) يبين جدار قص مسلح الشكل.

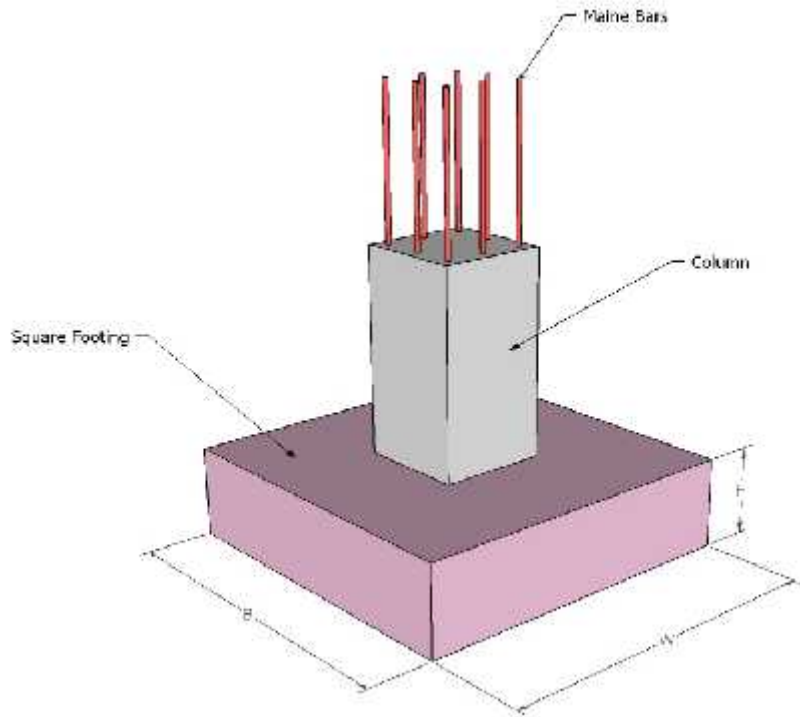


الشكل (٣-١٠) : جدار قص.

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

- ١- أساسات منفصلة (Isolated Foundation).
- ٢- أساسات مزدوجة (Combined Foundation).
- ٣- أساسات شريطية (Strip Foundation).
- ٤- أساسات البلاطة (Mat Foundation).

وتم استخدام أساسات من أنواع مختلفة وذلك تبعاً لنوع التربة وقوة تحملها والأحمال الواقعة عليها.



الشكل (٣-١١) : الأساسات

٧-٣ برامج الحاسوب التي تم استخدامها

١. AutoCAD (2007+2015) for Drawings Structural and Architectural .
٢. Microsoft Office (2010) For Text Edition .
٣. Microsoft ExcelXP .
٤. ATIR .
٥. SAFA 2014 .
٦. ETABS 2015 .
٧. SAP 2000 .

4

Chapter Four

Structural Analysis and Design

4-1 Introduction.

4-2 Factored Load

4-3 Slab Thickness Calculation

4-4 Load Calculation For Topping

4-5 Design Of Topping

4-6 Design Of One Way Ribbed Slab.

4-7 Design Of Beam

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.

Reinforced concrete behavior is still under studying, building codes and specifications that give design procedures change from time to time to reflect latest knowledge.

Structural concrete can be classified into:

- Lightweight concrete with unit weight about 1350 to 1850 kg/m³.
- Normal weight concrete with unit weight about 1800 to 2400 kg/m³.
- Heavyweight concrete with unit weight about 3200 to 5600 kg/m³.

4-1-1 Design method and requirements:

The design strength provided by a member is calculated in accordance with the requirements and assumptions of ACI_code (318_14).

4-1-2 Strength design method:

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

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

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

NOTE:

For rectangular ($f_c' = 30 * 0.8 = 24MPa$)

4-2 FACTORED LOADS:

Factored loads are the loads specified in the general building code multiplied by appropriate load factors. Load factors also account for variability in the structural analysis used to calculate moments and shear.

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

$$W_u = 1.2 D_L + 1.6 L_L \text{ (ACI-code-318-14 (Table 5.3.1 Eq (5.3.1b))}$$

NOTE:

Use concrete B300

$$f'_c = 24 \text{ Mpa.}$$

$$f_y = 420 \text{ Mpa}$$

$$f_{yt} = 420 \text{ Mpa} , \text{ will be used at design and calculations.}$$

4-3 SLABS THICKNESS CALCULATION:

According to ACI-Code-318-14 (Table 9.3.1.1)

8.2.2.2 Minimum Thickness

To control deflection, *ACI Code 9.5.2.1* specifies minimum thickness values for one-way ribbed slabs, shown in Table 8.3. These values are applicable for normal loading conditions and for slabs not supporting or attached to partitions or other construction likely to be damaged by large deflections.

Table 8.3: Minimum thickness of one-way ribbed slabs

Element	Simply supported	One end continuous	Both ends continuous	Cantilever
One-way ribbed slabs	$l/16$	$l/18.5$	$l/21$	$l/8$

The minimum thickness of non-prestressed beams or one way slabs unless deflections are computed as follow:

For rib:

$h_{\min}$ for one-end continuous = $L/18.5$ longest one-end cont. is 6.07m.

$h_{\min} = 6.07/18.5 = 32.3\text{cm}$.

$h_{\min}$ two-end continuous = $L/21$ longest two-end cont. is 6.28m.

$h_{\min} = 6.28/21 = 30.00\text{cm}$.

Select Slab thickness $h = 32\text{cm}$ with block 24 cm & Topping 8cm.

4-4LOAD CALCULATION FOR 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

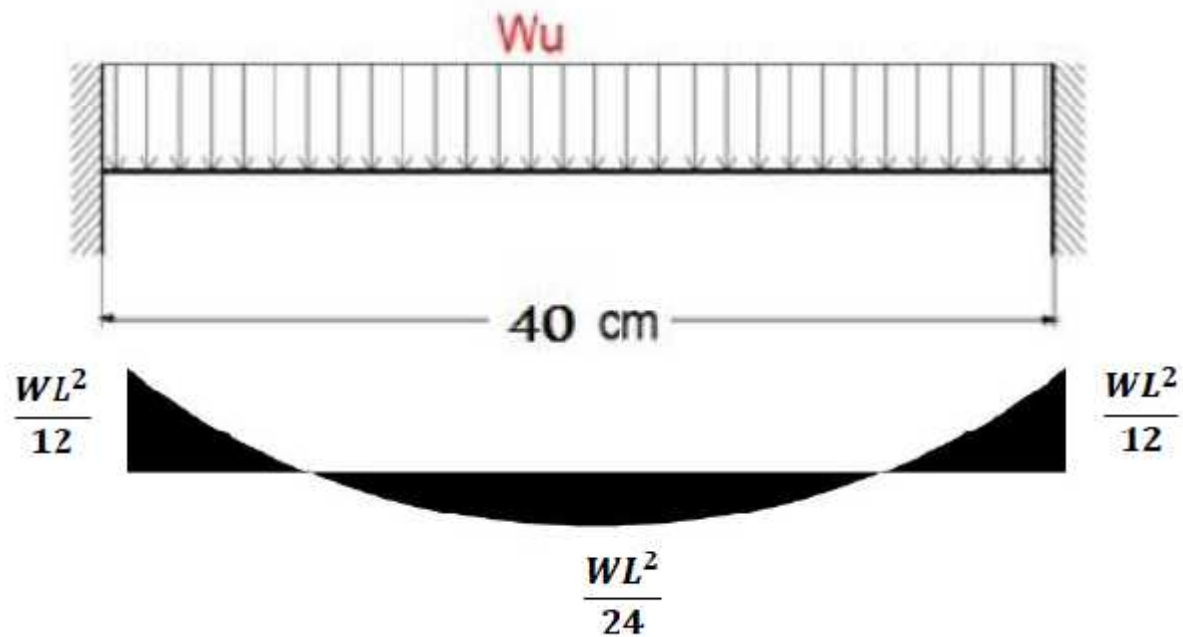


Fig 4.1: topping load and moment diagram.

For the topping, the total dead load to be used in the analysis and design is calculated as follows:

Table (4.2) Dead load calculation for topping

No.	Parts of Rib	Calculation
1	Tiles	$0.03 \times 22 = 0.66 \text{ KN/m}$
2	Mortar	$0.02 \times 22 = 0.44 \text{ KN/m}$
3	Coarse Sand	$0.07 \times 18 = 1.26 \text{ KN/m}$
4	Topping	$0.08 \times 25 = 2 \text{ KN/m}$
5	Partitions	$1 \times 1 = 1 \text{ KN/m}$

Nominal total dead load = 6.06 KN/m^2 .

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

4-5 DESIGN OF TOPPING:

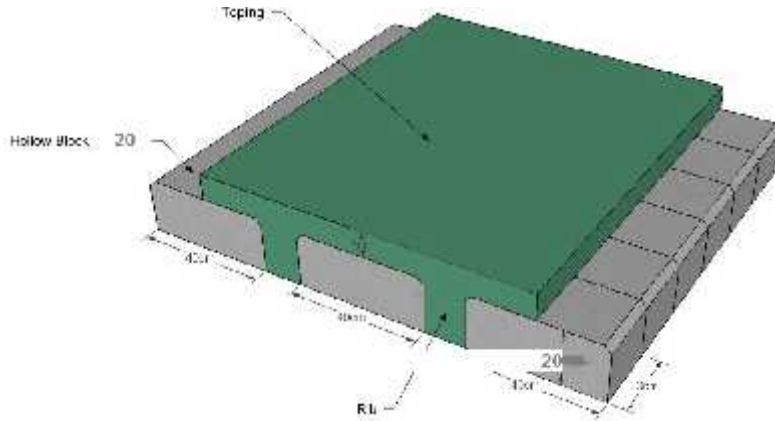


Fig. (4.2): Topping of one way rib slab.

$$Q_u = 1.2 \times D + 1.6 \times L$$

$$Q_u = 10.472 \text{ KN/m. (Total factored load)}$$

$$M_u = \frac{W_u \cdot l^2}{12} = 0.13962 \text{ KN.m}$$

$$\phi M_n = 0.55 \cdot 0.42 \cdot \sqrt{24} \cdot 1000 \cdot \frac{80^2}{6} \cdot 10^{-6} = 1.2071 \text{ KN.m}$$

$$\phi M_n = 1.2071 \text{ KN.m} > M_u = 0.13962 \text{ KN.m}$$

No structural reinforcement is needed. Therefore, shrinkage and temperature reinforcement must be provided.

For the shrinkage and temperature reinforcement:-

$$\rho = 0.0018$$

$$A_s = \rho * b * h = 0.0018 * 1000 * 80 = 144 \text{ mm}^2.$$

∴ Use 8 @ 20 cm in both directions.

Check of shear strength:

$$V_u = \frac{q_u * l}{2} = 3.01 \text{ KN.m}$$

$$\phi * V_c = \frac{0.75}{6} * \sqrt{24} * 1 * 80 = 49 \text{ KN}$$

$$\frac{49}{3.01}$$

∴ No shear reinforcement is required.

4-6DESIGN OF RIB 12 (ONE WAY RIBBED SLAB):

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

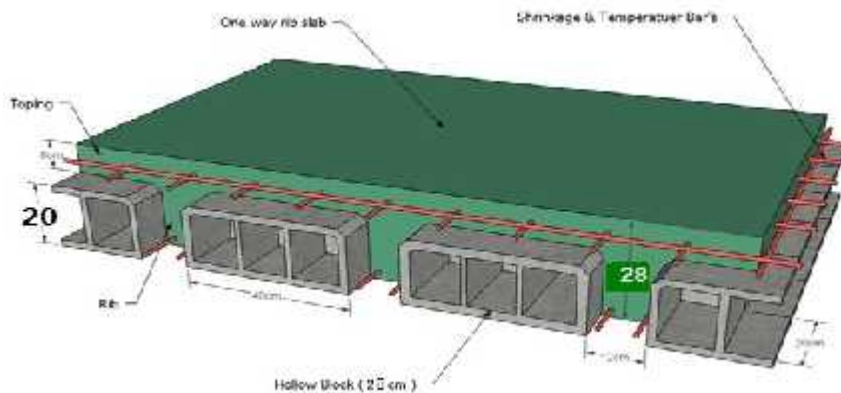


Fig. (4.3): One way rib slab.

4-6-1PLAN OF RIB 11 AND RIB 11 AND RIB 12:

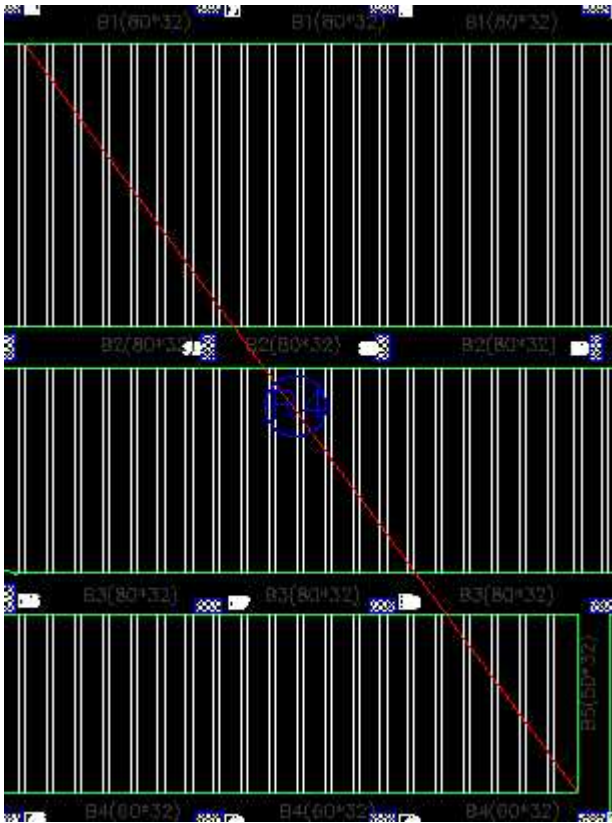


Fig. (4.4): Rib for first floor.

4-6-2LOADS OF RIB:

Table (4.3) Dead load calculation for rib

N o.	Material	Quality Density KN/m³	Calculation
1	Topping	25	$0.52 \times 0.08 \times 25 = 1.04$

2	Rib	25	$0.24 \times 0.12 \times 25 = 0.72$
3	Sand	18	$0.52 \times 0.07 \times 18 = 0.6552$
4	Mortar	22	$0.52 \times 0.02 \times 22 = 0.2288$
5	Tile	22	$0.52 \times 0.03 \times 22 = 0.3432$
6	Plaster	23	$0.52 \times 0.02 \times 23 = 0.2392$
7	Block	10	$0.4 \times 0.24 \times 10 = 0.96$
8	Partitions	2.3	$2.3 \times 0.52 = 1.196$
			Σ 5.3824 KN/m/rib

$$L = 2 \times 0.52 = 1.04 \text{ KN/m}$$

$$Q_u = 1.2 \times D = 6.4588 \text{ KN/m}$$

$$+ 1.6 \times L = 1.664 \text{ KN/m}$$

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

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

$$b_E = L \text{ (smallest span) } / 4 = 4.05 / 4 = 100.1 \text{ cm}$$

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

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

Control

b_E For T-section = 52cm.

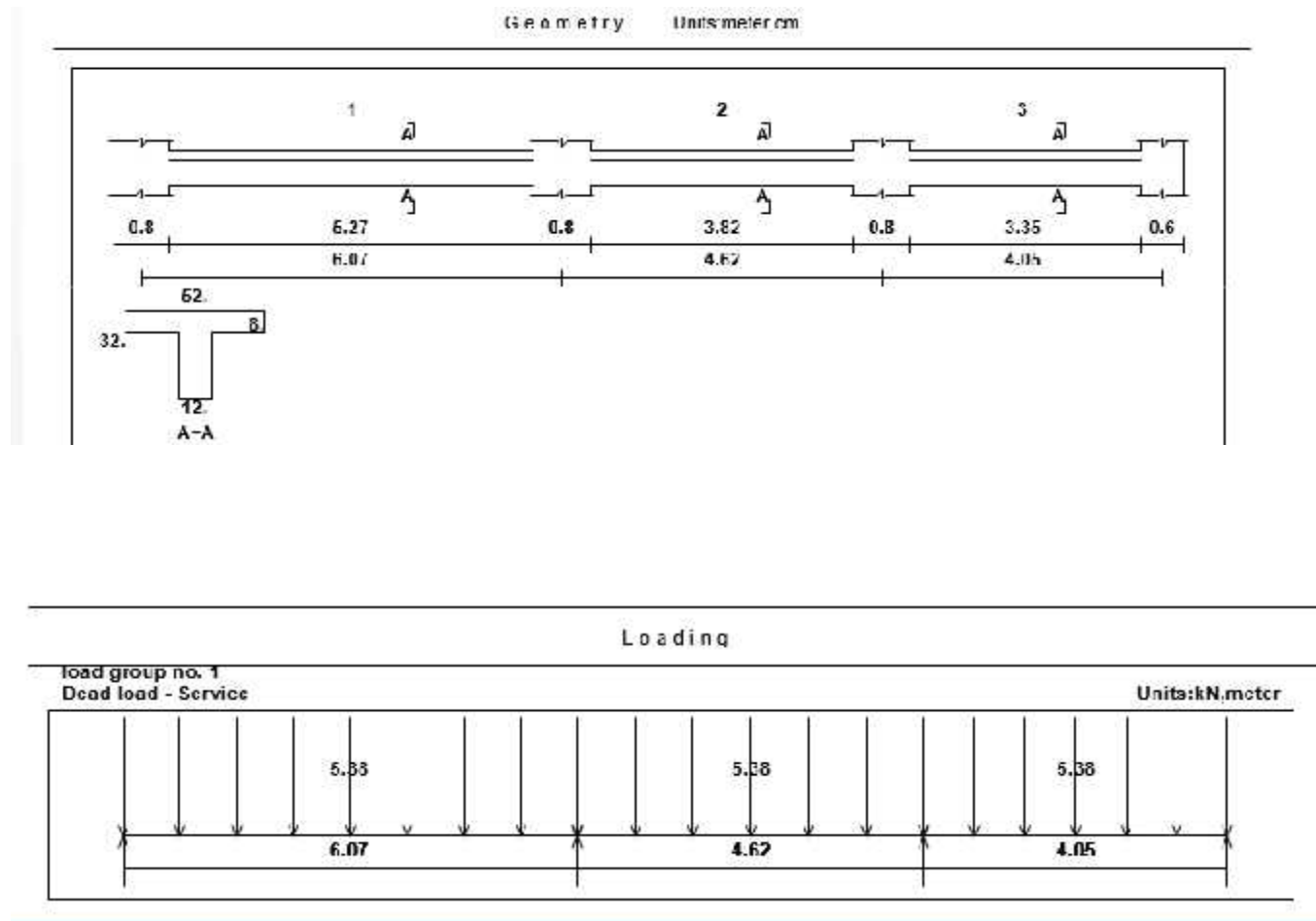


Fig 4.5: Dead load on the rib.

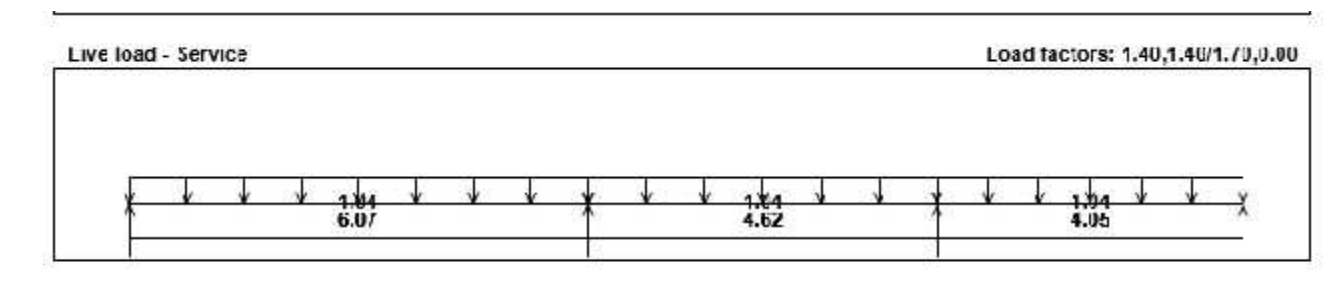


Fig 4.6 : Live load on the rib

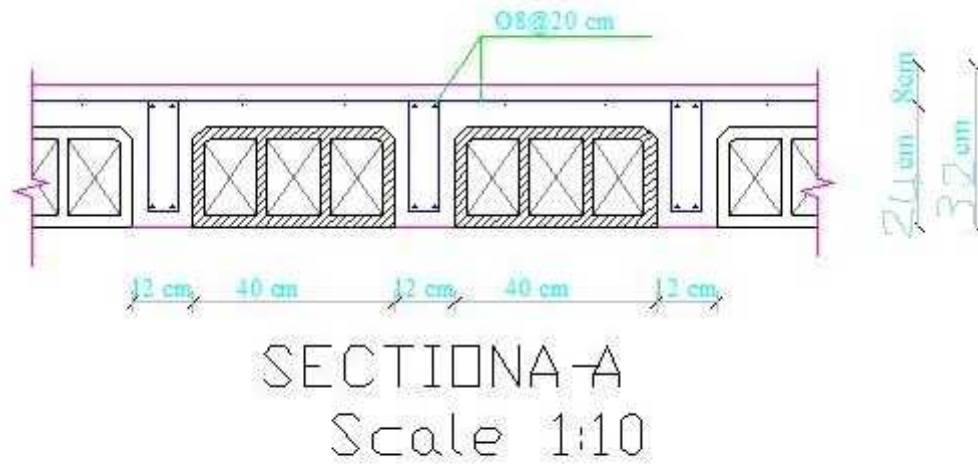


Fig 4.7: Geometry of rib and its dimension.

Reactions				
Factored				
DeadR	18.58	47.81	32.13	12.54
LiveR	4.62	11.76	9.21	3.46
MaxR	23.21	59.57	41.34	16.
MinR	18.32	51.51	34.96	12.03
Service				
DeadR	13.27	34.15	22.95	8.96
LiveR	2.72	6.91	5.42	2.03
MaxR	15.99	41.07	28.37	10.99
MinR	13.12	36.33	24.61	8.66

Fig 4.8 : Reactions of rib (live and dead).

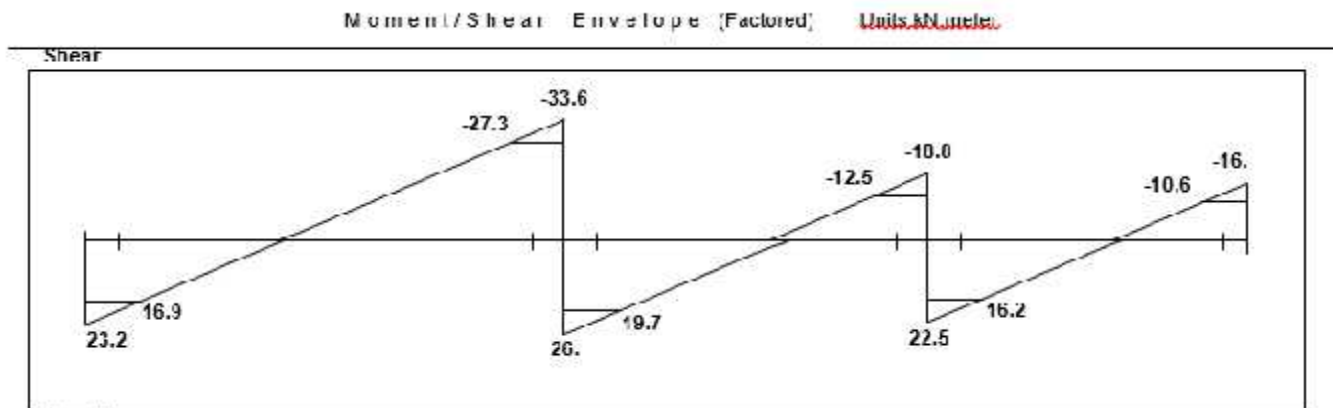


Fig 4.9 : Shear diagram of rib

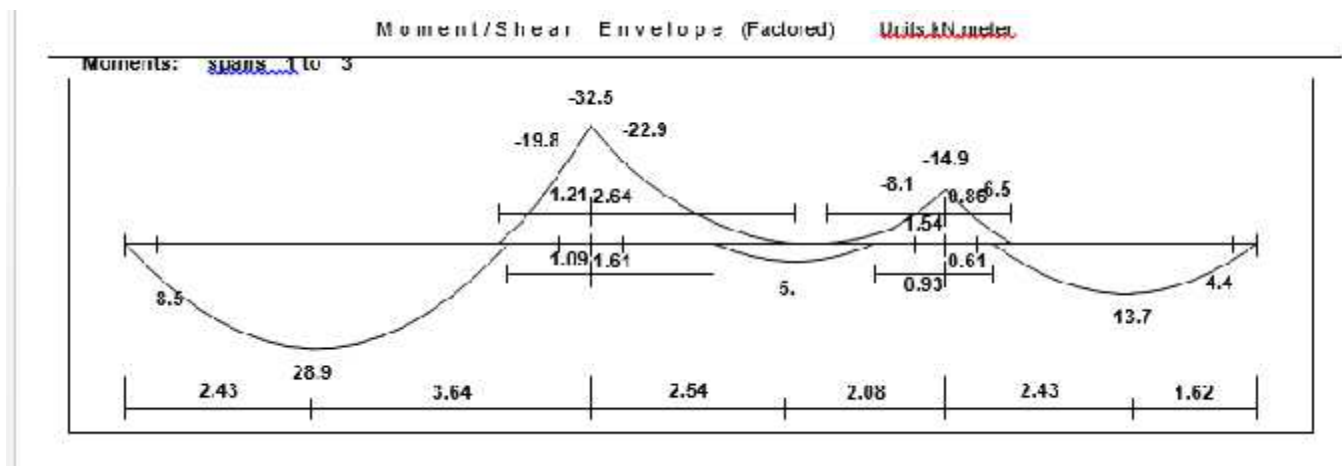


Fig 4.9 : Moment diagram of rib

4-6-3 DESIGN OF FLEXURE FOR RIB (□):

4-6-3-1 DESIGN OF POSITIVE MOMENTS:

Design of Positive Moment for (Span1) :- ($M_u = 28.9 \text{ KN.m}$)

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

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

$$R_n = \frac{M_u}{\phi b d^2} = \frac{28.9 \times 10^6}{0.9 \times 520 \times 284^2} = 0.765 \text{ Mpa}$$

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

$$\rho = \frac{1}{m} \left[1 - \sqrt{1 - \frac{2 m R_n}{420}} \right] = \frac{1}{20.6} \left[1 - \sqrt{1 - \frac{2 \times 20.6 \times 0.7145}{420}} \right] = 0.00185$$

$$A_{s, \text{req}} = \rho \cdot b \cdot d = 0.00185 \times 520 \times 284 = 274.23 \text{ mm}^2$$

Check for A_s min:-

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

$$A_s \text{ min} = \frac{\sqrt{24}}{4(420)} (120)(284) = 99.37 \text{ mm}^2$$

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

$$A_{s \min} = \frac{1.4}{420} (120)(284) = 113.6 \text{ mm}^2 \text{ controls}$$

$$A_{s \text{ req}} = 274.23 \text{ mm}^2 > A_{s \min} = 113.6 \text{ mm}^2 \text{ OK}$$

$$\text{Use 2 } \phi 16, A_s, \text{ provided} = 201.06 \text{ mm}^2 > A_{s, \text{ required}} = 274.23 \text{ mm}^2 \dots \text{ Ok}$$

$$S = \frac{120 - 20 - 20 - 20 - (2 \times 16)}{1} = 28 \text{ mm} > d_b = 12 > 25 \text{ mm} \quad \text{OK}$$

Check for strain:-

$$a = \frac{A_s f_y}{0.85 b f'_c} = \frac{401.92 \times 420}{0.85 \times 520 \times 24} = 15.91 \text{ mm}$$

$$x = \frac{a}{\beta_1} = \frac{15.91}{0.85} = 18.72 \text{ mm}$$

$$\epsilon_s = 0.003 \frac{d - x}{x} = 0.003 \frac{284 - 18.72}{18.72} = 0.0425 > 0.005 \quad \text{Ok}$$

Design of Positive Moment for (Span2) :- (Mu=5 KN.m)

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

$$R_n = \frac{M_u}{\phi b d^2} = \frac{5 \times 10^6}{0.9 \times 520 \times 284^2} = 0.132 \text{ Mpa}$$

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

$$\rho = \frac{1}{m} \left[1 - \sqrt{1 - \frac{2 m R_n}{420}} \right] = \frac{1}{20.6} \left[1 - \sqrt{1 - \frac{2 \times 20.6 \times 0.132}{420}} \right] = 0.000315$$

$$A_{s, \text{ req}} = \rho \cdot b \cdot d = 0.000315 \times 520 \times 284 = 46.56 \text{ mm}^2$$

Check for A_s min:-

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

$$A_s \text{ min} = \frac{\sqrt{24}}{4(420)}(120)(284) = 99.37 \text{ mm}^2$$

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

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

$$A_{s_{\text{req}}} = 46.56 \text{ mm}^2 < A_{s_{\text{min}}} = 113.6 \text{ mm}^2 \text{ OK}$$

Use 2 $\phi 10$, A_s , provided = 157 mm² > $A_{s, \text{required}}$ = 113.6 mm²... Ok

$$S = \frac{120 - 20 - 20 - 20(2 \times 10)}{1} = 40 \text{ mm} > d_b = 12 > 25 \text{ mm} \quad \text{OK}$$

Check for strain:-

$$a = \frac{A_s f_y}{0.85 b f_c'} = \frac{157 \times 420}{0.85 \times 520 \times 24} = 6.21 \text{ mm}$$

$$x = \frac{a}{\beta_1} = \frac{6.21}{0.85} = 7.3 \text{ mm}$$

$$\epsilon_s = 0.003 \frac{d - x}{x} = 0.003 \frac{284 - 7.3}{7.3} = 0.1137 > 0.005 \quad \text{Ok}$$

Design of Positive Moment for (Span3) :- (Mu=13.7KN.m)

Assume bar diameter ϕ 12 for main positive reinforcement

$$d = h - \text{cover} - d_{\text{stirrups}} - \frac{d_b}{2} = 280 - 20 - 10 - \frac{12}{2} = 284 \text{ mm}$$

$$R_n = \frac{M_u}{\phi b d^2} = \frac{13.7 \times 10^6}{0.9 \times 520 \times 284^2} = 0.3629 \text{ Mpa}$$

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

$$\rho = \frac{1}{m} \left[1 - \sqrt{1 - \frac{2 m R_n}{420}} \right] = \frac{1}{20.6} \left[1 - \sqrt{1 - \frac{2 \times 20.6 \times 0.3629}{420}} \right] = 0.000871$$

$$A_{s, \text{req}} = \rho \cdot b \cdot d = 0.000871 \times 520 \times 284 = 128.77 \text{ mm}^2$$

Check for As min:-

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

$$A_{s \text{ min}} = \frac{\sqrt{24}}{4(420)} (120)(284) = 99.37 \text{ mm}^2$$

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

$$A_{s \text{ min}} = \frac{1.4}{420} (120)(284) = 113.6 \text{ mm}^2 \text{ controls}$$

$$A_{s_{req}} = 128.77 \text{ mm}^2 > A_{s_{min}} = 113.6 \text{ mm}^2$$

Use 2 ø10, A_s , provided = 157 mm² > $A_{s, required}$ = 128.77 mm²... Ok

$$S = \frac{120 - 20 - 20 - 20 - (2 \times 10)}{1} = 40 \text{ mm} > d_b = 12 > 25 \text{ mm} \quad \text{OK}$$

Check for strain:-

$$a = \frac{A_s f_y}{0.85 b f'_c} = \frac{157 \times 420}{0.85 \times 520 \times 24} = 6.21 \text{ mm}$$

$$x = \frac{a}{\beta_1} = \frac{6.21}{0.85} = 7.3 \text{ mm}$$

$$\epsilon_s = 0.003 \frac{d - x}{x} = 0.003 \frac{284 - 7.3}{7.3} = 0.1137 > 0.005 \quad \text{Ok}$$

4-6-3-2 DESIGN OF NEGATIVE MOMENTS:

Design of Negative Moment for (Support1):- ($M_u = -32.5 \text{ KN.m}$)

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

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

$$R_n = \frac{M_u}{\phi b d^2} = \frac{32.5 \times 10^6}{0.9 \times 120 \times 284^2} = 0.86 \text{ Mpa}$$

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

$$\rho = \frac{1}{m} \left[1 - \sqrt{1 - \frac{2 m R_n}{420}} \right] = \frac{1}{20.6} \left[1 - \sqrt{1 - \frac{2 \times 20.6 \times 0.86}{420}} \right] = 0.002$$

$$A_{s, \text{req}} = \rho \cdot b \cdot d = 0.002 \times 120 \times 284 = 68.16 \text{ mm}^2$$

Check for A_s min:-

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

$$A_s \text{ min} = \frac{\sqrt{24}}{4(420)} (120)(284) = 99.37 \text{ mm}^2$$

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

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

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

Use 2 $\phi 16$, $A_{s, provided} = 201 \text{ mm}^2 > A_{s, required} = 113.6 \text{ mm}^2 \dots \text{Ok}$

$$S = \frac{120 - 20 - 20 - 10 - 10 - (2 \times 16)}{1} = 28 \text{ mm} > 25 \text{ mm} > d_b = 12 \text{ OK}$$

Check for strain:-

$$a = \frac{A_s f_y}{0.85 b f'_c} = \frac{401.92 \times 420}{0.85 \times 120 \times 24} = 15.91 \text{ mm}$$

$$x = \frac{a}{\beta_1} = \frac{15.91}{0.85} = 18.72 \text{ mm}$$

$$\epsilon_s = 0.003 \frac{d - x}{x} = 0.003 \frac{284 - 18.72}{18.72} = 0.0425 > 0.005 \quad \text{Ok}$$

Design of Negative Moment for (Support2) :- ($M_u = -14.9 \text{ KN.m}$)

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

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

$$R_n = \frac{M_u}{\phi b d^2} = \frac{14.9 \times 10^6}{0.9 \times 120 \times 284^2} = 0.417 \text{ Mpa}$$

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

$$\rho = \frac{1}{m} \left(1 - \sqrt{1 - \frac{2 R_n}{f_y}} \right) = \frac{1}{20.6} \left(1 - \sqrt{1 - \frac{2 \times 0.417}{420}} \right) = 0.001$$

$$A_{s, req} = \rho \cdot b \cdot d = 0.001 \times 120 \times 284 = 34.08 \text{ mm}^2$$

Check for A_s min:-

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

$$A_s \min = \frac{\sqrt{24}}{4(420)}(120)(284) = 99.37 \text{ mm}^2$$

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

$$A_s \min = \frac{1.4}{420}(120)(284) = 113.69 \text{ mm}^2 \text{ controls}$$

$$A_{s\text{req}} = 75.6 \text{ mm}^2 < A_{s\min} = 113.6 \text{ mm}^2$$

Use 2 #4, $A_{s\text{provided}} = 101.3 \text{ mm}^2 > A_{s\text{required}} = 75.6 \text{ mm}^2 \dots \text{Ok}$

$$S = \frac{120 - 20 - 20 - 10 - 10 - (2 \times 12)}{1} = 36 \text{ mm} > 25 \text{ mm} > d_b = 12 \text{ OK}$$

Check for strain:-

$$a = \frac{A_s f_y}{0.85 b f_c'} = \frac{262.2 \times 420}{0.85 \times 520 \times 24} = 10.93 \text{ mm}$$

$$x = \frac{a}{\beta_1} = \frac{10.93}{0.85} = 12.2 \text{ mm}$$

$$\epsilon_s = 0.003 \frac{d - x}{x} = 0.003 \frac{284 - 12.2}{12.2} = 0.0066 > 0.005 \quad \text{Ok}$$

4-6-4 DESIGN OF SHEAR FOR RIB:

V_u at distance d from support ($V_u \text{ max} = 110.0 \text{ KN (for Span 1)}$)

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).**

$$V_c = \frac{1.1}{6} \bar{f}_c' b_w d = \frac{1.1}{6} \sqrt{24} \times 120 \times 284 \times 10^{-3} = 30.6 \text{ KN}$$

$$\phi V_c = 0.75 \times 30.6 = 22.95 \text{ KN}$$

$$0.5 \phi V_c = 0.5 \times 22.95 = 11.48 \text{ KN}$$

$$\phi V_{smin} \geq 0.75 \left(\frac{1}{3} \right) * b_w * d = 0.75 * \left(\frac{1}{3} \right) * 1000 * 284 * 10^{-3} = 71 \text{ KN Controls}$$

$$\phi V_{smin} \geq 0.75 \left(\frac{\sqrt{f_c'}}{16} \right) * b_w * d = 0.75 * \left(\frac{\sqrt{24}}{16} \right) * 1000 * 284 * 10^{-3} = 11.48 \text{ KN}$$

$$\phi V_c < V_u < \phi (V_c + V_{smin})$$

$$22.95 < 110.0 \leq 132.95 \text{ satisfied}$$

Case 1... is not suitable

Case 2 ... is not suitable

Case 3... satisfied

$$V_s = \frac{V_u}{\phi} - V_c = 11.1 \text{ KN}$$

Use 2 leg Φ 8 for $b = 12 \text{ cm}$

$$A_{v \min} = 100.53 \text{ mm}^2$$

$$\frac{A_{v \min}}{s} = \frac{v_{s \min}}{df_{yt}}$$

$$s = \frac{A_{v \min}}{v_{s \min}} df_{yt}$$

$$s = 692.18 \text{ mm}$$

$$s_{\max} \leq \frac{d}{2} = \frac{244}{2} = 122 \text{ mm} \quad \text{or } s_{\max} \leq 600 \text{ mm}$$

Use 2 leg Φ 10 @ 125 mm

4-7 DESIGN OF BEAM AT FIRST FLOOR SLAB:

Material:-

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

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

By using **ATTIR** program we get the envelope moment and shear force diagram as the follows:-

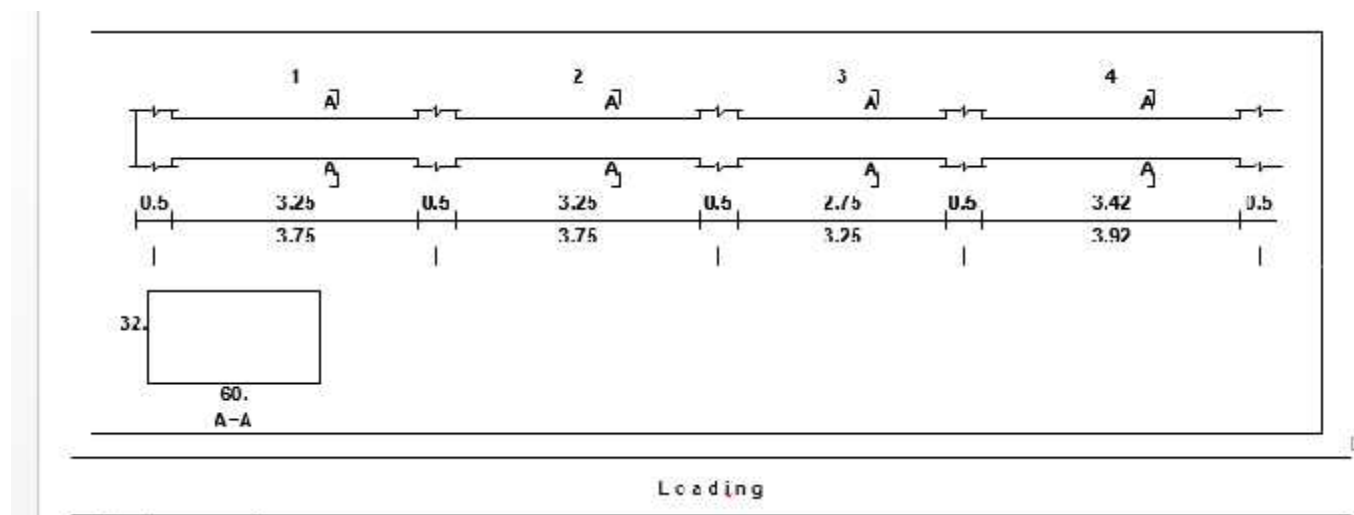


Fig. (4.11): Beam geometry.

Loading of beam:-

Load of this beam come from reaction of Rib11 and Rib 12 as following:

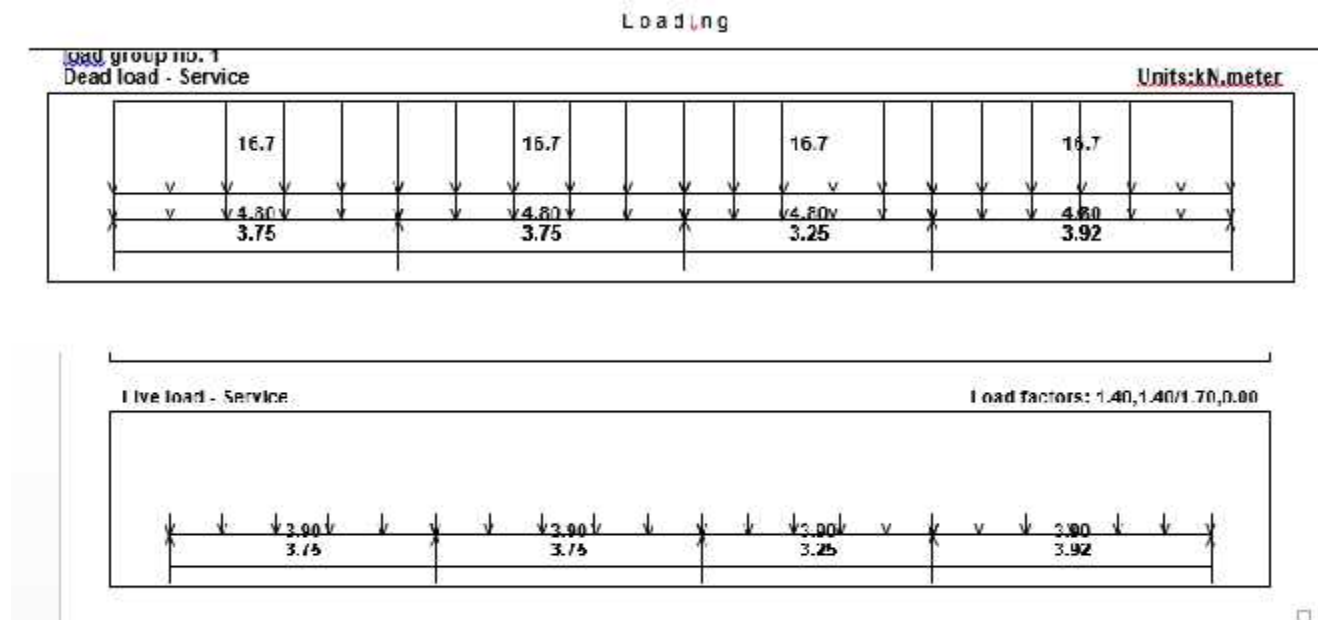


Fig. (4.12): Loads on the beam.

»Self-weight of beam = $(0.32 \times 0.6) \times 25 = 4.8 \text{ KN/m}$

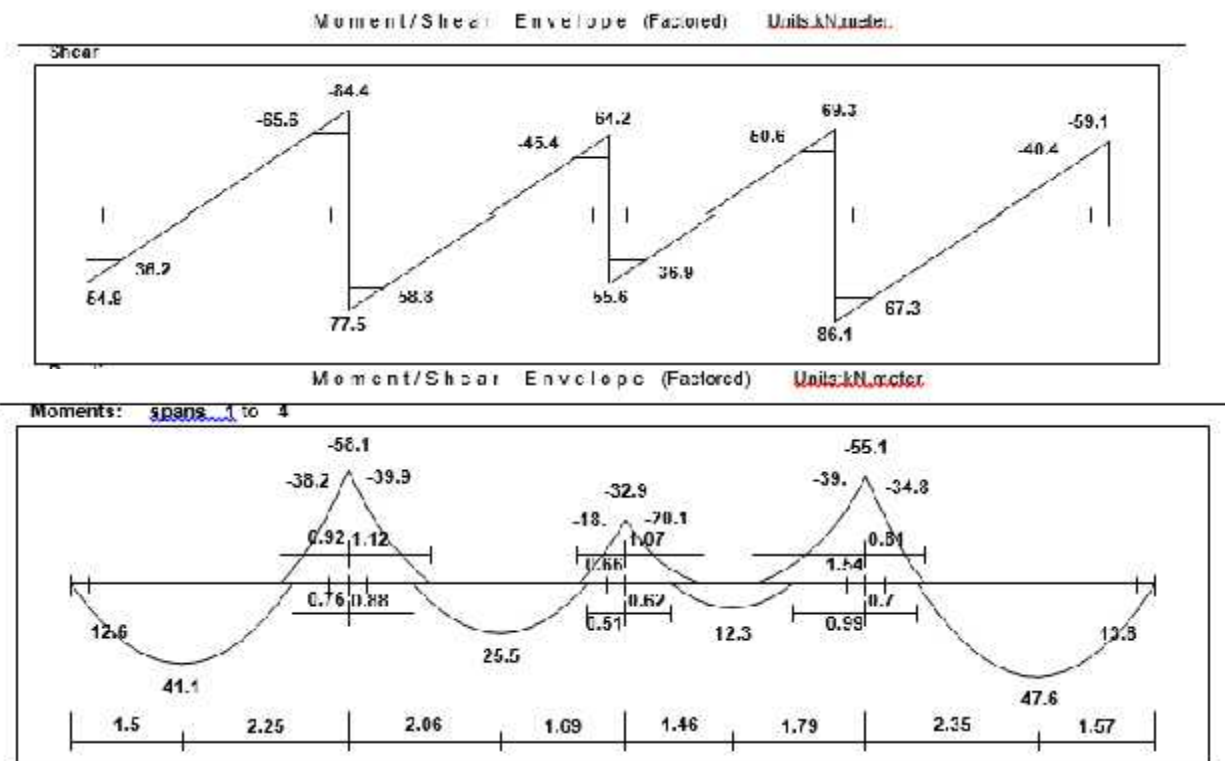


Figure (4.13): Moment & Shear Diagram of beam

Load calculation:-

Dead Load Calculations for Beam (B₄):-

The distributed Dead and Live loads acting upon B₄ can be defined from the support reactions of the R₁.

From Rib₄

The maximum support reaction from Dead Loads for R₁₂ upon B₂₆ is 29.5 Kn.

$$\text{Self-weight} = 0.6 \times 0.32 \times 25 = 4.8 \text{ KN}$$

$$DL = 0.0 / 0.52 = 0.0 \text{ KN/m}$$

Live Load calculations for Beam (B 4):-

From Rib4

The maximum support reaction from Live Loads for R₁ upon B₁ is 8.96KN the distributed Live Load from the Rib 4 on B4.

$$LL = 0.0 / 0.52 = 0.0 \text{ KN/m.}$$

4-7-1DESIGN OF FLEXURE FOR BEAM:

4-7-1-1DESIGN OF POSITIVE MOMENTS:

Flexural Design of Positive Moment for (Span1) :-(Mu=47.6KN.m)

Determine of Mn, max

$$d = 260 - 40 - 10 - 16/2 = 200 \text{ mm}$$

$$x = \frac{3}{7}d = \frac{3}{7} \cdot 262 = 112.28 \text{ mm}$$

$$a = \beta \cdot x = 112.28 \cdot 0.85 = 95.44 \text{ mm}$$

$$Mn_{max} = 0.85 \cdot f'_c \cdot a \cdot b \left(d - \frac{a}{2} \right) = 0.85 \cdot 24 \cdot 95.44 \cdot 600 \cdot \left(262 - 95.44/2 \right) \cdot 10^{-6} = 252.21 \text{ KN.m}$$

$$\phi Mn_{max} = 0.85 \cdot 252.21 = 212.68 \text{ KN.m} > 47.6 \text{ KN.m.}$$

Design as singly reinforcement

$$Rn = \frac{Mu}{\phi b d^2} = \frac{47.6 \times 10^6}{0.9 \times 600 \times 262^2} = 1.28 \text{ Mpa}$$

$$m = \frac{fy}{0.85 f'_c} = \frac{420}{0.85 \times 24} = 20.6$$

$$\rho = \frac{1}{m} \left(1 - \sqrt{1 - \frac{2mR_n}{420}} \right) = \frac{1}{20.6} \left(1 - \sqrt{1 - \frac{2 \times 20.6 \times 1.281}{420}} \right) = 0.00314$$

$$A_s = \rho \cdot b \cdot d = 0.00314 \times 600 \times 262 = 495.14 \text{ mm}^2$$

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

$$A_{s, \min} = \frac{\sqrt{f_c'}}{4(f_y)} (bw)(d) = \frac{\sqrt{24}}{4 \times 420} * 600 * 262 = 458.4 \text{ mm}^2$$

$$A_{s, \min} = \frac{1.4}{(f_y)} (bw)(d) = \frac{1.4}{420} * 600 * 262 = 524 \text{ mm}^2 \text{ Controls}$$

$$A_{s, \min} = 524 \text{ mm}^2$$

Use 4Ø 16 Bottom, $A_{s, \text{provided}} = 803.84 \text{ mm}^2 > A_{s, \text{required}} = 524 \text{ mm}^2 \dots \text{Ok}$

Check spacing:-

$$S = \frac{600 - 40 - 2 - 20 - (4 \times 16)}{3} = 145.33 \text{ mm} > d_b = 16 > 25 \text{ mm OK}$$

Check for strain:-

$$a = \frac{A_s f_y}{0.85 b f_c'} = \frac{803.84 \times 420}{0.85 \times 600 \times 24} = 27.6 \text{ mm}$$

$$x = \frac{a}{\epsilon_1} = \frac{17.98}{0.85} = 32.46 \text{ mm}$$

$$\epsilon_s = 0.003 \frac{d - x}{x} = 0.003 \frac{262 - 32.46}{32.46} = 0.0212 > 0.005 \text{ } \phi = \mathbf{0.9}$$

Flexural Design of Positive Moment for (Span2) :-(Mu=12.3KN.m)

$$R_n = \frac{M_u}{\phi b d^2} = \frac{12.3 \times 10^6}{0.9 \times 600 \times 262^2} = 0.33 \text{ Mpa.}$$

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

$$\rho = \frac{1}{m} \left[1 - \sqrt{1 - \frac{2 m R_n}{420}} \right] = \frac{1}{20.6} \left[1 - \sqrt{1 - \frac{2 \times 20.6 \times 0.33}{420}} \right] = 0.000796$$

$$A_s = \rho \cdot b \cdot d = 0.00536 \times 600 \times 262 = 125.22 \text{ mm}^2.$$

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

$$A_{s \min} = \frac{\sqrt{f'_c}}{4(f_y)} (b w)(d) = \frac{\sqrt{24}}{4 \times 420} * 600 * 262 = 458.41 \text{ mm}^2$$

$$A_{s \min} = \frac{1.4}{(f_y)} (b w)(d) = \frac{1.4}{420} * 600 * 262 = 524 \text{ mm}^2 \text{ Controls}$$

$$A_s = 524 \text{ mm}^2$$

Use 4#16 Bottom, $A_{s, \text{provided}} = 803.84 \text{ mm}^2 > A_{s, \text{required}} = 524 \text{ mm}^2 \dots \text{Ok}$

Check spacing:-

$$S = \frac{600 - 40 \cdot 2 - 20 - (4 \cdot 16)}{3} = 145.333 \text{ mm} > d_b = 14 > 25 \text{ OK}$$

Check for strain:-

$$a = \frac{A_s f_y}{0.85 b f'_c} = \frac{803.84 \times 420}{0.85 \times 600 \times 24} = 27.6 \text{ mm}$$

$$x = \frac{a}{\epsilon_1} = \frac{27.6}{0.85} = 32.46 \text{ mm}$$

$$\epsilon_s = 0.003 \frac{d - x}{x} = 0.003 \frac{262 - 32.46}{32.46} = 0.0212 > 0.005 \phi = 0.9$$

Flexural Design of Positive Moment for (Span3) :-(Mu=25.5KN.m)

$$Rn = \frac{M_u}{\phi b d^2} = \frac{25.5 \times 10^6}{0.9 \times 600 \times 262^2} = 0.68 \text{ Mpa}$$

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

$$\rho = \frac{1}{m} \left[1 - \sqrt{1 - \frac{2 Rn}{420}} \right] = \frac{1}{20.6} \left[1 - \sqrt{1 - \frac{2 \times 0.68 \times 1.029}{420}} \right] = 0.00164$$

$$A_s = \rho \cdot b \cdot d = 0.00164 \times 600 \times 262 = 258.9 \text{ mm}^2$$

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

$$A_{s \min} = \frac{\sqrt{f'_c}}{4(f_y)} (b_w)(d) = \frac{\sqrt{24}}{4 \times 420} * 600 * 262 = 458.41 \text{ mm}^2$$

$$A_{s \min} = \frac{1.4}{(f_y)} (b_w)(d) = \frac{1.4}{420} * 600 * 262 = 524 \text{ mm}^2 \text{ Controls}$$

$$A_s = A_{s \min} = 524 \text{ mm}^2$$

Use 4ø 16 Bottom, $A_{s, \text{provided}} = 803.84 \text{ mm}^2 > A_{s, \text{required}} = 524 \text{ mm}^2 \dots$ Ok

Check spacing:-

$$S = \frac{600 - 40 \cdot 2 - 20 - (4 \times 16)}{3} = 145.3 \text{ mm} > d_b = 14 \text{ mm} > 25 \text{ mm OK}$$

Check for strain:-

$$a = \frac{A_s f_y}{0.85 b f'_c} = \frac{803.84 \times 420}{0.85 \times 600 \times 24} = 27.6 \text{ mm}$$

$$x = \frac{a}{\beta_1} = \frac{27.6}{0.85} = 32.46 \text{ mm}$$

$$\epsilon_s = 0.003 \frac{d - x}{x} = 0.003 \frac{262 - 32.46}{32.46} = 0.0212 > 0.005 \phi = 0.9$$

Flexural Design of Positive Moment for (Span3) :-(Mu=41.1KN.m)

$$R_n = \frac{M_u}{\phi b d^2} = \frac{41.1 \times 10^6}{0.9 \times 600 \times 262^2} = 1.1 \text{ Mpa}$$

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

$$\rho = \frac{1}{m} \left[1 - \sqrt{1 - \frac{2 m R_n}{420}} \right] = \frac{1}{20.6} \left[1 - \sqrt{1 - \frac{2 \times 20.6 \times 1.1}{420}} \right] = 0.00269$$

$$A_s = \rho \cdot b \cdot d = 0.0053 \times 600 \times 262 = 432.463 \text{ mm}^2$$

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

$$A_{s \min} = \frac{\sqrt{f'_c}}{4(f_y)} (b_w)(d) = \frac{\sqrt{24}}{4 \times 420} * 600 * 262 = 458.41 \text{ mm}^2$$

$$A_{s \min} = \frac{1.4}{(f_y)} (b_w)(d) = \frac{1.4}{420} * 600 * 262 = 524 \text{ mm}^2 \text{ Controls}$$

$$A_s = 520$$

Use 4Ø 16 Bottom, $A_{s, \text{provided}} = 804.24 \text{ mm}^2 > A_{s, \text{required}} = 524 \text{ mm}^2 \dots \text{Ok}$

Check spacing:-

$$S = \frac{600 - 40 \cdot 2 - 20 - (4 \times 16)}{3} = 145.33 \text{ mm} > d_b = 16 \text{ mm} > 25 \text{ mm} \text{OK}$$

Check for strain:-

$$a = \frac{A_s f_y}{0.85 b f'_c} = \frac{804.24 \times 420}{0.85 \times 600 \times 24} = 27.6 \text{ mm}$$

$$x = \frac{a}{\epsilon_1} = \frac{27.6}{0.85} = 32.46 \text{ mm}$$

$$\epsilon_s = 0.003 \frac{d - x}{x} = 0.003 \frac{262 - 32.46}{32.46} = 0.0212 > 0.005 \text{ } \mathbf{0.9}$$

4-7-1-2 DESIGN OF NEGATIVE MOMENTS:

Flexural Design of Negative Moment for (Support1) :-($M_u = 39 \text{ KN.m}$)

$$R_n = \frac{M_u}{\phi b d^2} = \frac{39 \times 10^6}{0.9 \times 600 \times 262^2} = 1.05 \text{ Mpa}$$

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

$$\rho = \frac{1}{m} \left(1 - \sqrt{1 - \frac{2 R_n}{420}} \right) = \frac{1}{20.6} \left(1 - \sqrt{1 - \frac{2 \times 1.05}{420}} \right) = 0.00257$$

$$A_s = \rho \cdot b \cdot d = 0.00257 \times 600 \times 262 = 404 \text{ mm}^2$$

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

$$A_{s_{\min}} = \frac{\sqrt{f_c'}}{4(f_y)}(bw)(d) = \frac{\sqrt{24}}{4 \times 420} \times 600 \times 262 = 458.4 \text{ mm}^2$$

$$A_{s_{\min}} = \frac{1.4}{(f_y)}(bw)(d) = \frac{1.4}{420} \times 600 \times 262 = 524 \text{ mm}^2 \text{ Controls}$$

$$A_s = 520 \text{ mm}^2$$

Use 4ø 16, A_s , provided = 804.3 mm² > $A_{s, \text{required}} = 524 \text{ mm}^2$... Ok

Check spacing:-

$$S = \frac{600 - 40 \times 2 - 20 - (6 \times 16)}{5} = 80.8 \text{ mm} > d_b = 16 > 25 \quad \text{OK}$$

Check for strain:-

$$a = \frac{A_s f_y}{0.85 b f_c'} = \frac{804.3 \times 420}{0.85 \times 600 \times 24} = 27.6 \text{ mm}$$

$$x = \frac{a}{\epsilon_1} = \frac{41.39}{0.85} = 32.46 \text{ mm}$$

$$\epsilon_s = 0.003 \frac{d - x}{x} = 0.003 \frac{262 - 32.46}{32.46} = 0.0212 > 0.005 \phi = \mathbf{0.9}$$

Design of Negative Moment for (Support2) :- ($M_u = -20.1 \text{ KN.m}$)

$$R_n = \frac{M_u}{\phi b d^2} = \frac{47.3 \times 10^6}{0.9 \times 600 \times 262^2} = 1.27 \text{ Mpa}$$

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

$$\rho = \frac{1}{m} \left[1 - \sqrt{1 - \frac{2 m R_n}{420}} \right] = \frac{1}{20.6} \left[1 - \sqrt{1 - \frac{2 \times 20.6 \times 1.27}{420}} \right] = 0.0031$$

$$A_s = \rho \cdot b \cdot d = 0.0031 \times 600 \times 262 = 493.56 \text{ mm}^2$$

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

$$A_{s_{\min}} = \frac{\sqrt{f_c'}}{4(f_y)}(bw)(d) = \frac{\sqrt{24}}{4 \times 420} * 600 * 262 = 458.4 \text{ mm}^2$$

$$A_{s_{\min}} = \frac{1.4}{(f_y)}(bw)(d) = \frac{1.4}{420} * 600 * 262 = 524 \text{ mm}^2 \text{ Controls}$$

$$A_s = 524 \text{ mm}^2 \text{ Controls}$$

Use 4 ϕ 16, $A_{s, \text{provided}} = 804.3 \text{ mm}^2 > A_{s, \text{required}} = 524 \text{ mm}^2 \dots \text{Ok}$

Check spacing:-

$$S = \frac{600 - 40 \times 2 - 20 - (4 \times 16)}{3} = 148 \text{ mm} > d_b = 14 > 25 \quad \text{OK}$$

Check for strain:-

$$a = \frac{A_s f_y}{0.85 b f_c'} = \frac{804.3 \times 420}{0.85 \times 600 \times 24} = 27.6 \text{ mm}$$

$$x = \frac{a}{\epsilon_1} = \frac{20.26}{0.85} = 32.46 \text{ mm}$$

$$\epsilon_s = 0.003 \frac{d - x}{x} = 0.003 \frac{262 - 32.46}{32.46} = 0.0212 > 0.005 \phi = 0.9$$

Design of Negative Moment for (Support 3) :- ($M_u = -39.9 \text{ KN.m}$)

$$R_n = \frac{M_u}{\phi b d^2} = \frac{39.9 \times 10^6}{0.9 \times 600 \times 262^2} = 1.076 \text{ Mpa}$$

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

$$\rho = \frac{1}{m} \left(1 - \sqrt{1 - \frac{2mR_n}{420}} \right) = \frac{1}{20.6} \left(1 - \sqrt{1 - \frac{2 \times 20.6 \times 1.076}{420}} \right) = 0.00263$$

$$A_s = \rho \cdot b \cdot d = 0.00263 \times 600 \times 262 = 414.11 \text{ mm}^2$$

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

$$A_{s, \min} = \frac{\sqrt{f_c'}}{4(f_y)} (b_w)(d) = \frac{\sqrt{24}}{4 \times 420} \times 600 \times 262 = 458.4 \text{ mm}^2$$

$$A_{s, \min} = \frac{1.4}{(f_y)} (b_w)(d) = \frac{1.4}{420} \times 600 \times 262 = 520 \text{ mm}^2 \text{ Controls}$$

$$A_s = 520 \text{ mm}^2 \text{ Controls}$$

Use 4Ø 12, $A_{s, \text{provided}} = 804.3 \text{ mm}^2 > A_{s, \min} = 520 \text{ mm}^2 \dots \text{Ok}$

Check spacing:-

$$S = \frac{600 - 40 \times 2 - 20 - (4 \times 16)}{3} = 145.33 \text{ mm} > d_b = 12 > 25 \quad \text{OK}$$

Check for strain:-

$$a = \frac{A_s f_y}{0.85 b f_c'} = \frac{804.3 \times 420}{0.85 \times 600 \times 24} = 27.6 \text{ mm}$$

$$x = \frac{a}{\epsilon_1} = \frac{27.6}{0.85} = 32.46 \text{ mm}$$

$$\epsilon_s = 0.003 \frac{d - x}{x} = 0.003 \frac{262 - 32.46}{32.46} = 0.0212 > 0.005 \phi = 0.9$$

4-7-2 DESIGN OF BEAM FOR SHEAR:

1. span(1) : $V_u \text{ max} = 67.3 \text{ KN}$

$$V_c = \frac{1}{6} \sqrt{f_c'} b_w d = \frac{1}{6} \sqrt{24} * 600 * 262 / 1000 = 128.357 \text{ KN}$$

$$\Phi V_c = 0.75 * 128.35 = 96.26 \text{ KN}$$

Case 1

$$\frac{1}{2} \Phi V_c > v_u$$

$$48.13 > 67.3 \dots \text{No}$$

Case 2

$$\Phi V_c > v_u$$

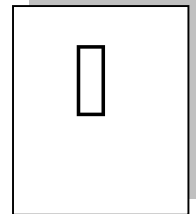
$$96.26 > 67.3 \dots \text{ok}$$

We need min shear reinforcement is req

$$S = d/2 = 262/2 = 131$$

$$S = 450$$

So take $\phi 8 @ 100$



الفصل الخامس

النتائج والتوصيات

١-٥ النتائج

٢-٥ التوصيات

١-٥ النتائج

من خلال هذا التجوال في هذا البحث والتعرف على معطياته و جوانبه تم الخروج بزبدة هذا البحث من خلال نتائج تتمثل فيما يلي :-

- ١. تم في هذا القسم من العمل على المشروع وضع حلول أولية ستخضع لمزيد من الدراسة , وهي قابلة للتغيير.
- ٢. فهم المخططات المعمارية له دور كبير في إيجاد الحلول الإنشائية الملائمة لنوع المبنى .
- ٣. القدرة على الحل اليدوي ضرورية للمصمم الإنشائي للتأكيد على حل البرامج المدروسة وفهم طريقة عملها .
- ٤. التعرف على العناصر الإنشائية وكيفية التعامل معها ومع آلية عملها وذلك ليتم تصميمها تصميمًا جيدًا يحقق الأمان والقوة الإنشائية .

٢-٥ التوصيات

- ١. يجب أن يكون هنالك تنسيق بين المصمم المعماري والإنشائي خلال عملية التصميم حتى ينتج مبنى متكاملًا إنشائيًا ومعماريًا.
- ٢. يوصى بتنفيذ المشروع حسب المخططات المرفقة بالمشروع بأقل تغييرات ممكنة.
- ٣. ينصح بوجود مهندس مشرف للإشراف على التنفيذ وأن يلتزم بالمخططات والشروط لضمان التنفيذ الجيد.
- ٤. إذا تبين أن قوة تحمل التربة أقل من القوة التي تم تصميم المشروع بناءً عليها؛ فإنه يجب إعادة تصميم الأساسات وفقاً للقيمة الجديدة.
- ٥. بعد المراجعة الشاملة للمخططات التنفيذية فإن هذا المشروع يعتبر جاهزاً للتنفيذ إنشائيًا ومعماريًا.
- ٦. يجب استكمال التصميم الكهربائي والميكانيكي للمشروع قبل المباشرة في التنفيذ لإدخال أي تعديلات محتملة عليه من الناحية الإنشائية.