

بسم الله الرحمن الرحيم

جامعة بوليتكنك فلسطين



كلية الهندسة والتكنولوجيا
دائرة الهندسة المدنية والمعمارية
تخصص هندسة مباني

اسم المشروع
التصميم الانشائي مستشفى حلحول

فريق العمل
محمد اكرم دودهجهاد ابراهيم بحر
حمزه احمد عرمان

اشراف
د. ماهر عمرو

الخليل - فلسطين

بسم الله الرحمن الرحيم

عمل التصميم والتفاصيل الإنشائية الكاملة مستشفى حلحول

فريق العمل

محمد اكرم دودهجهاد ابراهيم بحر

حمزه احمد عرمان

:

.ماهر عمرو

تقرير

مقدم إلى دائرة الهندسة المدنية والمعمارية في كلية الهندسة والتكنولوجيا
بوليتكنك فلسطين

درجة البكالوريوس في الهندسة تخصص هندسة المباني



كلية الهندسة والتكنولوجيا

دائرة الهندسة المدنية والمعمارية

بوليتكنك فلسطين

الخليل-فلسطين

شهادة تقييم مشروع التخرج

جامعة بوليتكنك فلسطين

الخليل – فلسطين



عمل التصميم والتفاصيل الإنشائية الكاملة لمستشفى حلحول

فريق العمل

محمد اكرم دودجههاد ابراهيم بحر

حمزه احمد عرمان

على توجيهات الأستاذ المشرف على المشروع وبموافقة جميع أعضاء اللجنة الممتحنة،
تم تقديم هذا المشروع إلى دائرة الهندسة المدنية والمعمارية في كلية الهندسة والتكنولوجيا
لوفاء الجزئي بمتطلبات الدائرة لدرجة البكالوريوس.

توقيع رئيس الدائرة

. الدويك

توقيع مشرف المشروع

. ماهر عمرو

الإهداء

(وَقُلْ اَعْمَلُوا فَسِرَّيَ اللّٰهِ عَمَلِكُمْ وَرَسُولِهِ وَالْمُؤْمِنُونَ) صدق الله العظيم

ربنا لا تطيب الليل إلا بشكرك ولا تطيب النهار إلا بطاعتك...
ولا تطيب اللحظات إلا بذكرك.. ولا تطيب الآخرة إلا بعفوك...
ولا تطيب الجنة إلا برويتك... الله جل جلاله..

إلى من بلغ الرسالة وأدى الأمانة .. ونصح الأمة .. إلى نبي الرحمة ونور العالمين..
سيدنا محمد صلى الله عليه وسلم

إلى من كُتله الله بالصيبة والوقتار.. إلى من علمني العطاء بدون انتظار
إلى من أحمل اسمه بكل افتخار .. أرجو من الله أن يمد في عمرك
لترى ثماراً قد حان قطافها بعد طول انتظار وستبقى
كلماتك نجوم أهدني بها اليوم وفي الغد وإلى الأبد..
والذي العزيز..

إلى ملائكي في الحياة.. إلى معنى العجب وإلى معنى العنان والتفاني..
إلى بسمة الحياة وسر الوجود

إلى من كان دعائها سر نجاحي وحنانها بلسم جراحي إلى أغلى العبايب
أمي العبيبة

إلى من بها أكبر وعليه أتمد .. إلى شمعة متقدة تنير ظلمة حياتي
إلى من بوجودها أكتسب قوة ومعية لا حدود لها...
إلى من عرفت معما معنى الحياة

أختي ...

إلى أختي ورفيقتي حريتي وهذه الحياة بدونك لا شيء.. معك أكون أنا
وبدونك أكون مثل أي شيء.. في نهاية مشواري أريد أن أشكرك على مواهبك النبيلة إلى
من تطلعت لنجاحي بنظرات الأمل

أختي

إلى الأخوة الا لم تلدمن أمي .. إلى من تحلو بالإخاء
وتميزوا بالوفاء والعطاء إلى ينبوع الصدق الصافي إلى من معهم سعديت..
وبرفتهم في دروب الحياة السعيدة والعزينة سرت إلى
من كانوا معي على طريق النجاح والخير..
إلى من عرفت كيف أجدهم وعلموني أن لا أضيعهم اصدقائي..
إليكم جميعاً أحببتنا نهدى هذا الجهد المتواضع

شكر وتقدير

إن الشكر والمنة لله وحده الذي لا يحمد على مكروهه سواه...

يتقدم فريق العمل بجزيل الشكر والامتنان إلى جامعتنا العزيزة) (...التي

احتضنتنا طوال فترة دراستنا في كلية الهندسة والتكنولوجيا...

ونتقدم بالشكر الجزيل إلى دائرة الهندسة المدنية والمعمارية... من إدارة وهيئة

تدريسية... وبالأخص الهيئة التدريسية في قسم ا ...

ونتقدم بالشكر الجزيل إلى أستاذ ومشرف التقدير... الدكتور ماهر عمرو... امتناناً له

وتوجيه ودعمه نعم الأفضل...

والشكر الجزيل إلى كل من ساعدنا أو وقفه إلى جانبنا في إنجاز هذا البحث.

" المقترح إنشاؤه في مدينه حلحول.

التصميم الإنشائي لـ "

فريق العمل

محمد أكرم دودهجهد ابراهيم بحر
حمزه احمد عرمان

- جامعة بوليتكنك فلسطين

. ماهر عمرو

تتلخص فكرة هذا المشروع في التصميم الإنشائي وهو
يضم ثلاث هي : النساء والتوليد بحيث يشمل المشروع تصميم كافة
التفاصيل الإنشائية بحيث يتكون المبنى من طوابق؛ حيث تبلغ القدرة السريرية الإجمالية له
سرير.

ويتميز التصميم المعماري للمشروع بأنه تم سلوب يقوم على تعدد الكتل الفراغية وتوزيعها بشكل
متناسق من الناحية الجمالية والوظيفية، إضافة إلى أنه تم الاهتمام من قبل المصمم عند توزيع الكتل
بتوفير الراحة وسهولة وسرعة الوصول للمستخدمين وتكمن أهمية المشروع في تنوع العناصر الإنشائية
والبلاطات الخرسانية وغيرها.

سيتم التصميم - الخرسانة الأمريكي (ACI)
ببعض برامج التصميم الإنشائي مثل Atir, Safe, Office, Autocad, وغيرها. ومن الجدير بالذكر
أنه سيتم استخدام الكود الأمريكي لتحديد الأحمال كما سيتم الاطلاع ودراسة المراجع الخاصة بالتصميم
مشاريع التخرج السابقة، حيث سيتضمن المشروع دراسة إنشائية تفصيلية من تحديد و
تحليل للعناصر الإنشائية والأحمال المختلفة المتوقعة ومن ثم التصميم الإنشائي للعناصر
الإنشائية .

Abstract

Structural design of Hahul Hospital in Hahul

Project Team

Mohammad Dawadah Jihad Bahar
Hamza Arman

Palestine Polytechnic University 2014_2015

Supervisor

Dr. Maher Amro

The idea of this project is the structural design of a Hospital in Hahul, composed of three departments: Surgery, Internal Medicine, and Women and obstetrics. The project will include the structural design with all details necessary for the building consisting of six floors. The total capacity of the hospital is 300 beds.

The architectural design of the project is based on multiple steric blocks distributed consistently in terms of aesthetic and functional purposes, as well as it is designed in the form of distributing blocks that provide comfort, ease and speed of access for users. The importance of the project can be observed in the variety of the structural elements of the building such as slabs, beams, columns, foundation...etc.

The project - God willing - will be designed using ACI code and we will use some of programs of structural analysis and design such as Autocad2010, Office2007, Safe, Etabs, Atir...etc. The ACI code will be used to determine the loads, and we will refer to several references and graduation projects for data and design calculations. So the project will include detailed structural study, analysis of the structural elements, expected and calculated loads, the structural design of the elements required and the preparation of construction plans.

Table of Contents

فهرس المحتويا

<u>رقم</u> <u>الصفحة</u>	
i	<u>صفحة العنوان الرئيسية</u>
ii	<u>تقرير المشروع</u>
iii	<u>شهادة تقييم مشروع التخرج</u>
iv	<u>صفحة الإهداء</u>
v	<u>صفحة الشكر والتقدير</u>
vi	<u>صفحة الملخص باللغة العربية</u>
vii	<u>صفحة الملخص باللغة الإنجليزية</u>
viii	<u>صفحة قائمة الاختصارات</u>

	<u>المقدمة</u>	<u>الفصل الأول</u>
	<u>المقدمة</u>	-
	<u>تعريف عام بالمشروع</u>	-
	<u>أسباب اختيار المشروع</u>	-
	<u>أهداف المشروع</u>	-
	<u>شكثة البحث (المشروع)</u>	-
	<u>نطاق المشروع (حدود المشروع)</u>	-
	<u>المخطط الزمني لمراحل العمل بالمشروع</u>	-

	<u>الوصف المعماري</u>	<u>الفصل الثاني</u>
	<u>مقدمة</u>	-
	<u>لمحة عن المشروع</u>	-
	<u>موقع المشروع</u>	-
	<u>أهمية الموقع</u>	- -
	<u>حركة الشمس والرياح</u>	- -
	<u>العناصر المعمارية</u>	- -
	<u>وصف المساقط الأفقية</u>	-
	<u>طابق التسوية</u>	- -
	<u>الطابق الأرضي</u>	- -

	<u>الطابق الأول</u>	- -
	<u>الطابق الثاني</u>	- -
	<u>الطابق الثالث</u>	- -
	<u>الطابق الرابع</u>	- -
	<u>وصف الواجهات</u>	-
	<u>الواجهة الشمالية</u>	- -
	<u>الواجهة الجنوبية</u>	- -
	<u>الواجهة الشرقية</u>	- -
	<u>الواجهة الغربية</u>	- -
	<u>وصف الحركة</u>	-

	<u>الوصف الإنشائي</u>	<u>الفصل الثالث:</u>
	<u>مقدمة</u>	-
	<u>هدف التصميم الإنشائي</u>	-
	<u>مراحل التصميم الإنشائي</u>	-
	<u>الأحمال</u>	-
	<u>الأحمال الميتة</u>	- -
	<u>الأحمال الحية</u>	- -
	<u>الأحمال البيئية</u>	- -
	<u>أحمال الرياح</u>	- - -
	<u>أحمال الثلوج</u>	- - -
	<u>أحمال الزلازل</u>	- - -
	<u>الدراسات الجيوتقنية</u>	-
	<u>العناصر الإنشائية</u>	-
	<u>العقدات</u>	- -
	<u>عقدات العصب ذات الاتجاه الواحد</u>	- - -
	<u>العقدة المصمتة ذات الاتجاه الواحد</u>	- - -
	<u>الأدراج</u>	- -
	<u>الجسور</u>	- -
	<u>الأعمدة</u>	- -
	<u>جدران القص</u>	- -
	<u>الأساسات</u>	- -
	<u>قواصل التمدد</u>	- -

31	Structural Design & Analysis	Chapter 4
32	Introduction	4.1
32	Factored Loads	4.2
33	Determination of slab thickness	4.3
34	Determination of slab thickness for one way ribbed slab	4.3.1
33	Load calculations	4.4
34	Design of topping	4.5
36	Design of rib 5	4.6
38	Design of positive moment of rib 5	4.6.1
42	Design of negative moment of rib 5	4.6.2
43	Design of shear of rib 5	4.6.3
43	Design of flexure of beam 37,UG	4.7
47	Design of negative moment	4.7.2
48	Design of positive moment	4.7.3
50	Design of shear of beam	4.7.4
51	Design of column(C103)	4.8
53	Design of isolated footing of C(103)	4.9
53	Load Calculation	4.9.1
53	Determination of Footing Area	4.9.2
53	Determine the depth of footing based on shear strength	4.9.3
55	Design for Bending Moment	4.9.4
56	Development Length of main Reinforcement for Mu1	4.9.5
56	Design of dowels	4.9.6
57	Isolated Footing Detail	4.9.7
58	Design of Shear wall	4.10
58	Calculation of shear force on shear walls	4.10.1
59	Shear Wall Design Parameters	4.10.2
59	Design of the Horizontal reinforcement	4.10.3
60	Design by using Reinforced concrete	4.10.4
60	Design of shear	4.10.5
61	Design of the Vertical reinforcement	4.10.6

61	Design of bending moment	4.10.7
63	Design of stairs	4.11
63	Load Calculations at section (A-A)	4.11.1
64	Design of Shear	4.11.2
65	Design of Bending Moment	4.11.3
66	Secondary reinforcement	4.11.4
66	Stairs at section (A-A) Details	4.11.5

	<u>الملحقات</u>	<u>الفصل الخامس:</u>
	<u>النتائج</u>	-
	<u>التوصيات</u>	-
	<u>المصادر والمراجع</u>	-

	<u>فهرس الجداول</u>	
	<u>الجدول الزمني للمشروع خلال السنة الدراسية</u>	جدول (-)
	<u>الكثافة النوعية للمواد المستخدمة</u>	جدول (-)
	<u>الأحمال الحية</u>	جدول (-)
	<u>قيمة أحمال الثلوج حسب الارتفاع عن سطح البحر</u>	جدول (-)
	Dead load calculation of one-way rib slab	جدول (-)

	Dead load calculation of topping	جدول (-)
--	---	------------

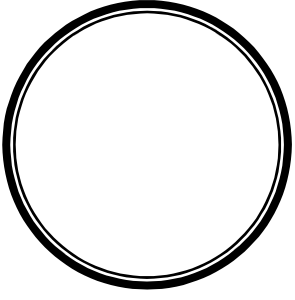
	<u>فهرس الأشكال</u>	
	<u>قطعة الأرض والبناء المقترح</u>	(-)
	<u>قطعة الأرض واتجاه الرياح</u>	(-)
	<u>قطعة الأرض وحركة الشمس</u>	(-)
	<u>مخطط طابق التسوية</u>	(-)
	<u>مخطط الطابق الأرضي</u>	(-)
	<u>مخطط الطابق الأول</u>	(-)
	<u>مخطط الطابق الثاني</u>	(-)
	<u>مخطط الطابق الثالث</u>	(-)
	<u>مخطط الطابق الرابع</u>	(-)
	<u>الواجهة الشمالية</u>	(-)
	<u>الواجهة الجنوبية</u>	(-)
	<u>الواجهة الشرقية</u>	(-)
	<u>الواجهة الغربية</u>	(-)
	<u>مقطع يبين بعض انواع الحركة</u>	(-)
	<u>بعض العناصر الاتشائية للمبنى</u>	(-)
	<u>العقدة ذات العصب بالاتجاه الواحد</u>	(-)
	<u>العقدة المصمتة ذات الاتجاه الواحد</u>	(-)
	<u>الدرج</u>	(-)
	<u>انواع الجسور المستخدمة في المبنى</u>	(-)
	<u>انواع الاعمدة المستخدمة في المبنى</u>	(-)
	<u>جدار المقاومة لقوى القص</u>	(-)
	<u>الاساسات</u>	(-)
	One -way solid slab	(-)
	Topping of slab	(-)
	Rib location in Underground floor slab	(-)
	Geometry of rib (5)	(-)
	Moment Envelop for rib (5)	(-)
	Shear Envelope for rib (5)	(-)
	loading of Rib	(-)

	Beam location in Underground floor slab	(-)
	Support reaction of rib (5)	(-)
	Geometry of Beam	(-)
	Loading of Beam	(-)
	Moment envelop for Beam	(-)
	Shear envelop for Beam	(-)
	Isolated Footing Detail	(-)
	Moment & Shear-Diagram for Shear Wall	(-)
	Stairs plan	(-)
	Stair Section	(-)

List of Abbreviations

- **A_c** = area of concrete section resisting shear transfer.
- **A_s** = area of non-prestressed tension reinforcement.
- **A_s** = 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** = 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.
- **L_w** = length of wall.
- **M** = bending moment.
- **M_u** = factored moment at section.
- **M_n** = nominal moment.
- **P_n** = nominal axial load.
- **P_u** = factored axial load
- **S** = Spacing of shear or 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. (Kg/m³).
- **W** = width of beam or rib.
- **W_u** = factored load per unit area.
- ϕ = strength reduction factor.
- ϵ_c = compression strain of concrete = 0.003mm/mm.
- ϵ_s = strain of tension steel.
- ϵ_{sc} = strain of compression steel.
- ρ = ratio of steel area .



1-1 .

- تعريف عام بالمشروع .

- اختيار المشروع .

- أهداف المشروع .

- () .

- () .

- .

1-1

دأب الإنسان منذ بداياته إلى البحث عن المسكن فالتجأ إلى الكهوف و التجاويف الصخرية المحيطة به .
محاولاته لتطوير أساليب الحياة لديه و التكيف مع بيئته اجتهد لتطوير مسكنه فاستخدم المواد المحيطة به
لإنشاء هذا المأوى من أخشاب وجلود الحيوانات والحجارة والطين وصولاً إلى استخدامه الحديد والاسمنت
المستخدم حالياً في البناء .

واستجابة لمتطلبات التقدم والتطور بدأ بالاتجاه إلى الأبنية المتخصصة في مجالات حياته العامة و الخاصة
فجعل لكل احتياج مبناه الخاص مثل الجامعات و المدارس والمستشفيات والشقق السكنية والمراكز الصحية
...

مع تطور الإنسان وتطور حياته ومع الانفتاح الصناعي المستمر كان لا بد من مواكبة الأحداث لتلبية
احتياجات الناس بمختلف فئاتهم وأشغالهم من هنا يأتي دور المهندس الذي يضع أفكاره وحلوله من أجل المضي
قدماً في ركب الثورة البشرية.

في هذا المشروع هو القيام بإجراء التصميم الإنشائي لمبنى متعدد الطوابق وهو تصميم إنشائي
لمستشفى حلحول المقام في مدينة حلحول.

1-2 تعريف عام بالمشروع :

يقع في مدينة ، يتكون المبنى ،
تسويته الكلية لجميع الطوابق
متر مربع ومساحة الطابق الارضي وهو الطابق الاكبر في المشروع .

1-3 أسباب اختيار المشروع:

تعود أهمية اختيار المشروع إلى عدة أمور من أهمها اكتساب المهارة في التصميم للعناصر الإنشائية في المباني ،
وخاصة المباني الضخمة مثل المشروع الذي نعرضه في هذا البحث .بالإضافة إلى زيادة المعرفة للنظم الإنشائية
، وكذلك اكتساب المعرفة العلمية والعملية المتبعة في تصميم وتنفيذ المشاريع الإنشائية والتي
ستواجهنا بع

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

الأسباب المتعلقة بطبيعة المشروع :-

الحاجة لبناء كفاية المستشفيات في مدينة .

. الرغبة في أن يكون مشروع التخرج مشروعاً حيويًا قابلاً للتنفيذ.

. الحاجة إلى تجميع المعلومات الإنشائية وتطبيقها في مشروع إنشائي تتنوع فيه العناصر الإنشائية.

.لأنه جزء من متطلبات إنهاء درجة البكالوريوس.

الأسباب الشخصية :-

. رغبة فريق المشروع بأن يكون المشروع إنشائياً .

.الرغبة في اكتساب مهارة التصميم الإنشائي من خلال الربط بين النواحي النظرية التي تم اكتسابها من

المدرسة، وتطبيق ذلك فعلياً في هذا المشروع وما يحتويه من عناصر إنشائية مختلفة، وتصميم هذه

العناصر بحيث تتناسب مع الأحمال الواقعة عليها، مع مراعاة توفير عاملي المتانة و الاقتصاد .

4-1 أهداف المشروع:-

- أهداف معمارية :-

مثل هذه المشاريع الكبيرة تلفت نظر وانتباه المواطنين والزوار والسياح ،لذلك يجب التركيز الجيد على النواحي المعمارية ، فمن خلال هذه المشاريع يستطيع المعماري أن يجعل منها حدثاً تاريخياً من خلال الكتل المتناسقة والعناصر المستعملة في الواجهات ، ويكون للمراكز لصحية طابع معماري خاص بها يدل على تطور ، وهذا يدل على تطور المدينة وحضارتها .

- أهداف إنشائية :-

. القدرة على اختيار النظام الإنشائي المناسب للمشاريع المختلفة وتوزيع عناصره الإنشائية

. وظيف كافة المعلومات التي اكتسبناها أثناء حياتنا الدراسية من خلال المساقات المختلفة من

. التعرف على نماذج وطرق إنشائية جديدة لم نكتسبها خلال دراستنا ومعرفة كيفية التعامل معها حسب

و بذلك يمكن أن يعد المشروع بمثابة مرجع متكامل في مجال التحليل والتصميم لمختلف العناصر الإنشائية في المباني لما يحويه من أمثلة وتطبيقات على هذه الموضوعات.

5-1 () :-

تتمثل مشكلة هذا المشروع في التحليل و التصميم الإنشائي لجميع العناصر الإنشائية المكونة ، وفي هذا المجال سيتم تحليل كل عنصر من العناصر الإنشائية مثل البلاطات والأعصاب والأعمدة

.... بتحديد الأحمال الواقعة عليه ,ومن ثم تحديد أبعاده وتصميم التسليح اللازم له مع الأخذ بعين
 ,ومن ثم سيتم عمل المخططات التنفيذية للعناصر الإنشائية التي تم تصميمها ,
 لإخراج هذا المشروع من حيز الاقتراح إلى حيز التنفيذ .

1-6 () :

سوف تقتصر الدراسة في هذا المشروع على إعداد المخططات الإنشائية الهندسية المطلوبة لمختلف
 العناصر الإنشائية في المباني الموجودة على تنوعها، لتتكامل هذه التصاميم مع التصاميم المعمارية المعدة مسبقاً.

1-7 :

يبين الجدول رقم (1-1)

الاسابيع	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16
الفعاليات																
اختيار الم																
دراسة المخططات المعمارية																
دراسة المبنى انشائيا																
توزيع الاعمدة وأنواع العقدات																
التحليل الانشائي للمشروع																
التصميم الانشائي																

الاسابيع	7	8	9	0	1	3	3
الفعاليات							
تصميم الجسور							
تصميم الاعمدة							
تصميم الادراراج							
تصميم جدران القص							
تصميم الاساسات							
رسم الخزيرة							

(1-1) :

الوصف المعماري

- ١-٢ المقدمة .
- ٢-٢ لمحة عن المشروع .
- ٣-٢ موقع المشروع .
- ١-٣-٢ أهمية الموقع .
- ٢-٣-٢ حركة الشمس والرياح .
- ٣-٣-٢ العناصر المعمارية .
- ٤-٢ وصف المساقط الأفقية .
- ٥-٢ وصف الواجهات .
- ٦-٢ وصف الحركة .

(١-٢) مقدمة :-

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

إن بساطة المبنى ليست دليلاً على بساطة العمل المعماري بل 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 معمارياً لأن 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 والتي 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 اعتماداً على الأحمال المختلفة الواقعة عليها والتي يتم نقلها عبر هذه

إن فكرة تصميم حلحول في مدينة حلحول كانت وليدة الواقع الصحي السيئ الذي تحياه هذه المدينة في جانب الخدمات الصحية كل ذلك وغيره من الأسباب دفع إلى التفكير الفعلي في هذا التصميم لهذا هي في أمس الحاجة إليه.

٢-٢ لمحة عن المشروع

حيث تتلخص فكرة المشروع في إنشاء مبنى يتمتع بجميع المرافق والأقسام اللازمة كما أنه يتمتع بشكل معماري جميل جداً أضف إلى ذلك كله أنه يحافظ على أداء الوظيفة المرجوة منه بالموازاة مع كل ما يحويه من اللمسات المعمارية لإبرازها في كثير من المنشآت وهو أيضاً يقع في مكان يعطيه إطلالة رائعة على

لقد حصلنا على المخططات المعمارية للمشروع من دائرة الهندسة المدنية والمعمارية في جامعة بوليتكنك فلسطين وذلك كي نشرع في أعمال التصميم الإنشائي بعد دراسة تحليلية ومفصلة لتلك المخططات المعمارية هو من احد طلاب الهندسة المعمارية في مادة تصميم (جهاد فرج الله) وتحت اشراف المهندس بدر العطاونة حيث يتكون طوابق ، حيث تتنوع فيها الخدمات الوظيفية بشكل مناسب مع الحاجة المبتغية من التصميم..

٣-٢ موقع المشروع

لتصميم اي مشروع فانه ينبغي دراسة الموقع المراد الانشاء فيه بعناية ، مراعيًا بذلك الموقع الجغرافي وتأثير المناخية بحيث تصان العناصر وتتناغم مع التصميم المقترح .

فذلك يجب اعطاء فكره عامه عن عناصر الموقع من توضيح لـ
المحيطة المحيطة ، واتجاه الرياح والصحيح مسار الشمس .

يقع هذا المشروع المقترح عند مدخل مدينة حلحول بالقرب من منطقة مانعين ()
الطريق الواصلين حلحول وترقوميا على بعد ن وسط مدينة حلحول كما هو موضح في الصور ويجب القول إن البنية التحتية من طرق وكهرباء واتصالات تصل إلى ذلك الموقع وتلي ما يحتاج إليه مع حاجة إلى بعض التطوير.



(-) : تبين الموقع العام لقطعة الارض .

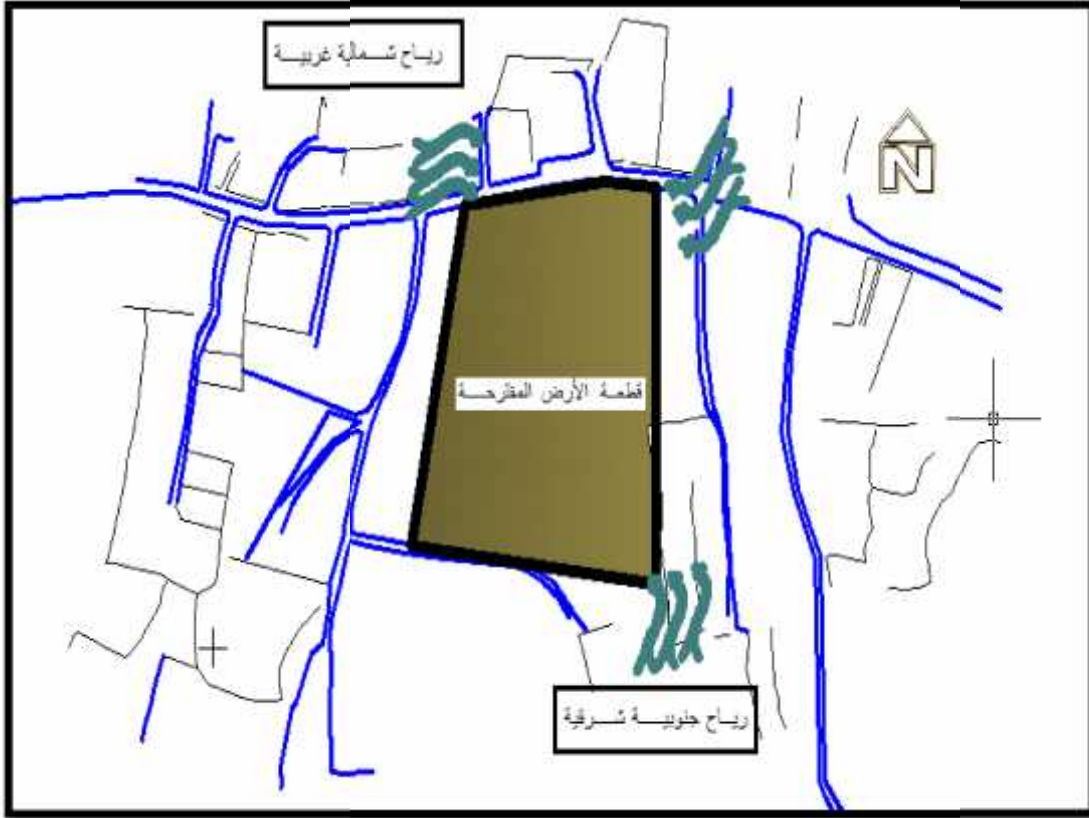
٢-٣-١١ أهمية الموقع

تتمتع مدينة الخليل بموقع مميز بين مدن فلسطين، وبسبب قرب من مدينة الخليل فها تتمتع بنفس المواصفات على وكانت هناك مجموعة من الأسباب التي أدت إلى اختيار هذه المنطقة لإنشاء جانب حيوية المنطقة والمتطلبات الأخرى اللازمة لاختيار الموقع المناسب والمميزات التي توافرت في موقع هذا المشروع وتم مراعاتها و هي على النحو الآتي:

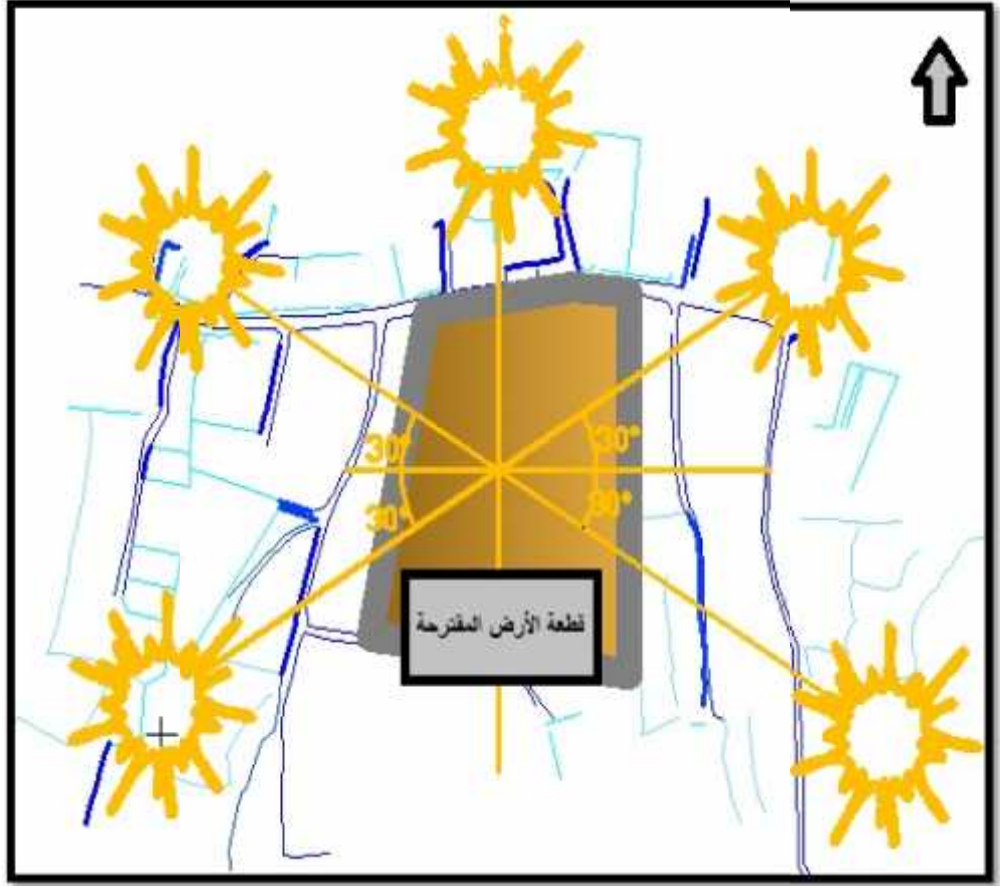
- (حاجة المنطقة إلى مثل هذا المشروع.
- (
- (حيوية المنطقة .
- (سهولة الوصول إلى الموقع.
- (احتفاظ الموقع بمميزات طبيعية تؤهله لاحتواء المشروع.

٢-٣-٢ حركة الشمس والرياح

تعتبر حركة الشمس والرياح من العوامل المهمة في تحليل المبنى ، فيجب مراعاة تأثير الشمس والرياح على المبنى ليتسنى تقسيمه الى فراغات تتناسب و توجيهه المناخي بحيث يلبي شروط التصميم المتعلقة بالتهوية والاضاءة الطبيعية .



(-) : صورة تبين قطعة الارض واتجاه الري .



(-) : صورة تبين قطعة الارض وحركة الشمس .

٢-٣-٣ العناصر المعمارية

مدينة لحول تقع الى الجنوب من الضفة الغربية محاطة بقمم الجبال العالية ، وهذا ما اكسبها مقومات معينة جعلها تتحكم الطبيعية من النقب جنوبا الى مرتفعات القدس شمالا ، وشهدت مدينة الأخريرة تزايدا في عدد السكان الأبنية ، وهذا الى طبيعة نشاطها الاقتصادي الذي هو في معظمه تجاري وصناعي ، مما اكسب طرازها المعماري طرازا فريدا يتماشى مع طبيعتها .

٢-٤ وصف المساقط الأفقية

في تركيبته الهندسية يعتمد على الشكل المستطيل وهذا محكوم بطبيعة قطعة الارض و موقعها في مدخل المدينة وتبلغ مساحة البناء متر مربع وهي موزعة على طابق تسوية وطابق ارضي و :

٢-٤-١ طابق التسوية

مساحة طابق التسوية = .
يشمل الأجزاء الآتية كما هو موضح في الشكل أدناه:

(التسجيل والمحاسبة .

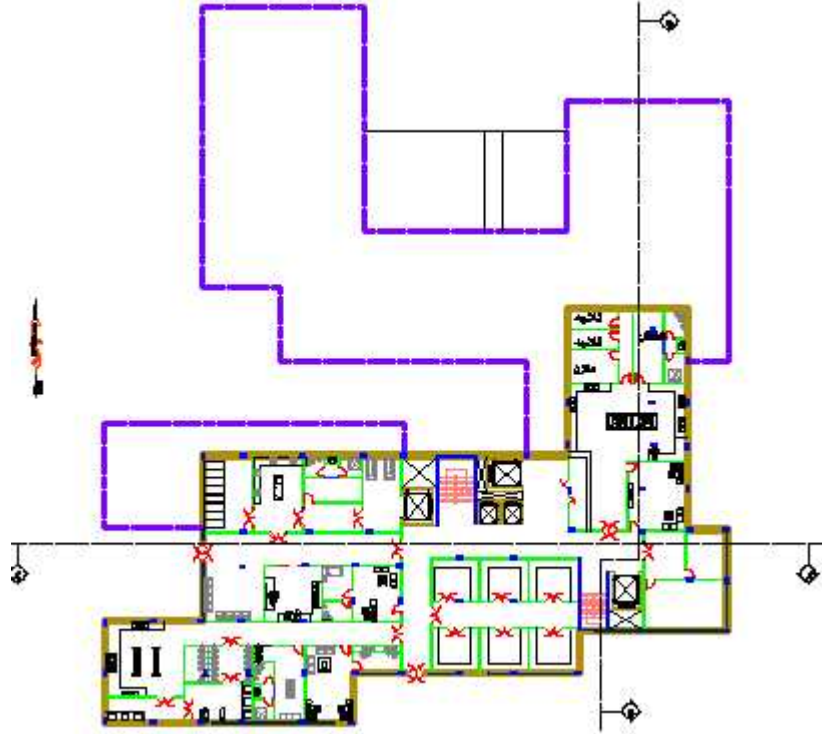
(

(

(السكرتارية.

(

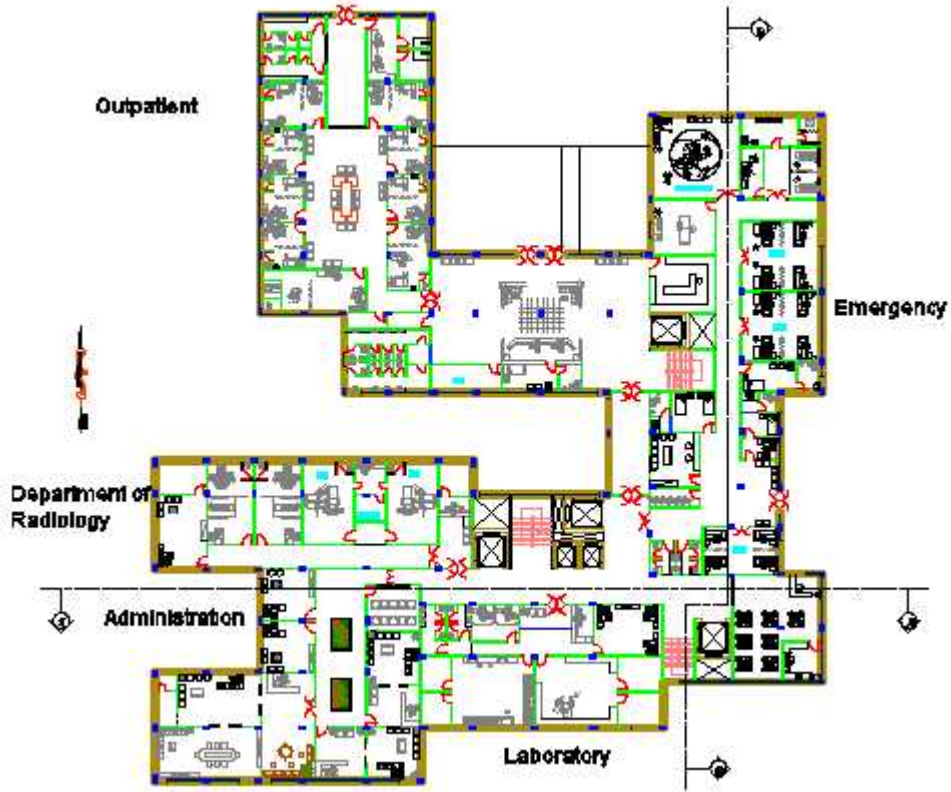
(



(-) : لتسوية .

٢-٤-٢ الطابق الارضي

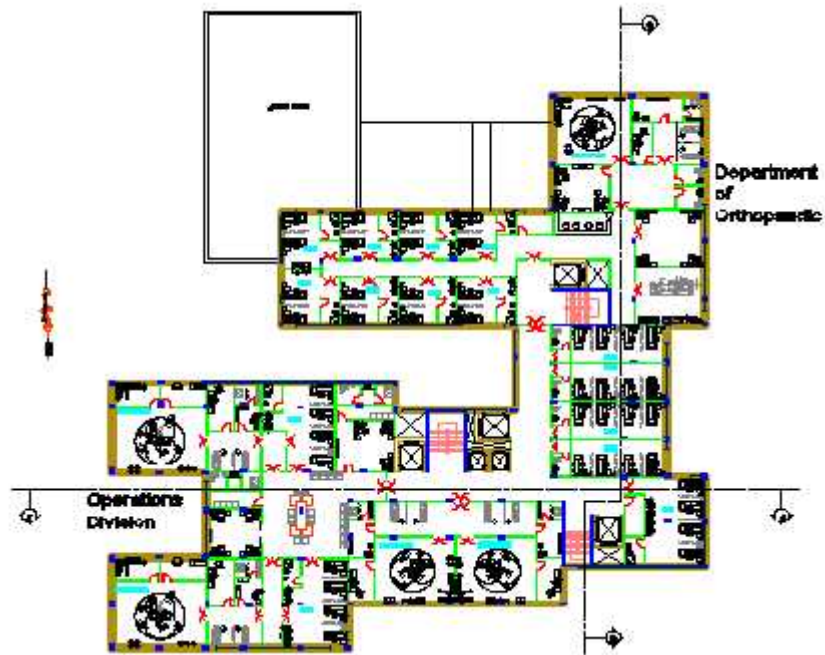
- =
- :
- (
 - (عيادات خارجية .
 - (
 - (
 - (المدخل الرئيسي.
 - (
 - (الصيدلية.
 - (
 - (غرف عمليات.



:(-)

٢-٤-٣ الطابق الاول

- .
- =
- :
- .
-
- قسم العمليات الداخلية.
-
-
- .

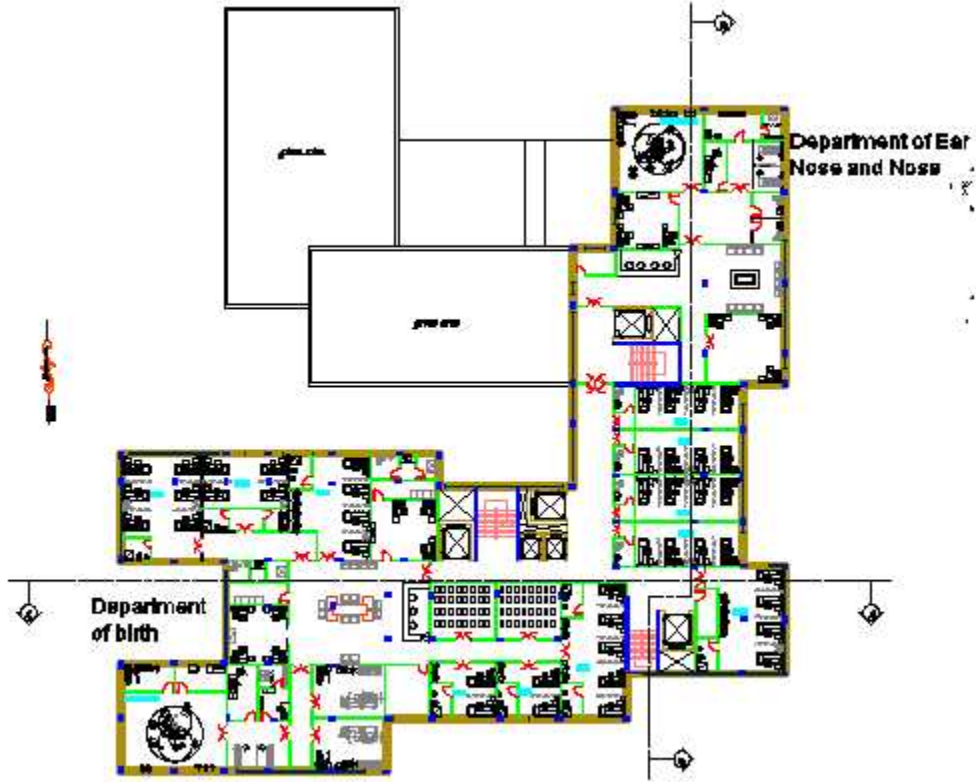


:(-)

٢-٤-٤ الطابق الثاني.

- .
- =
- :
- (
- (
- (

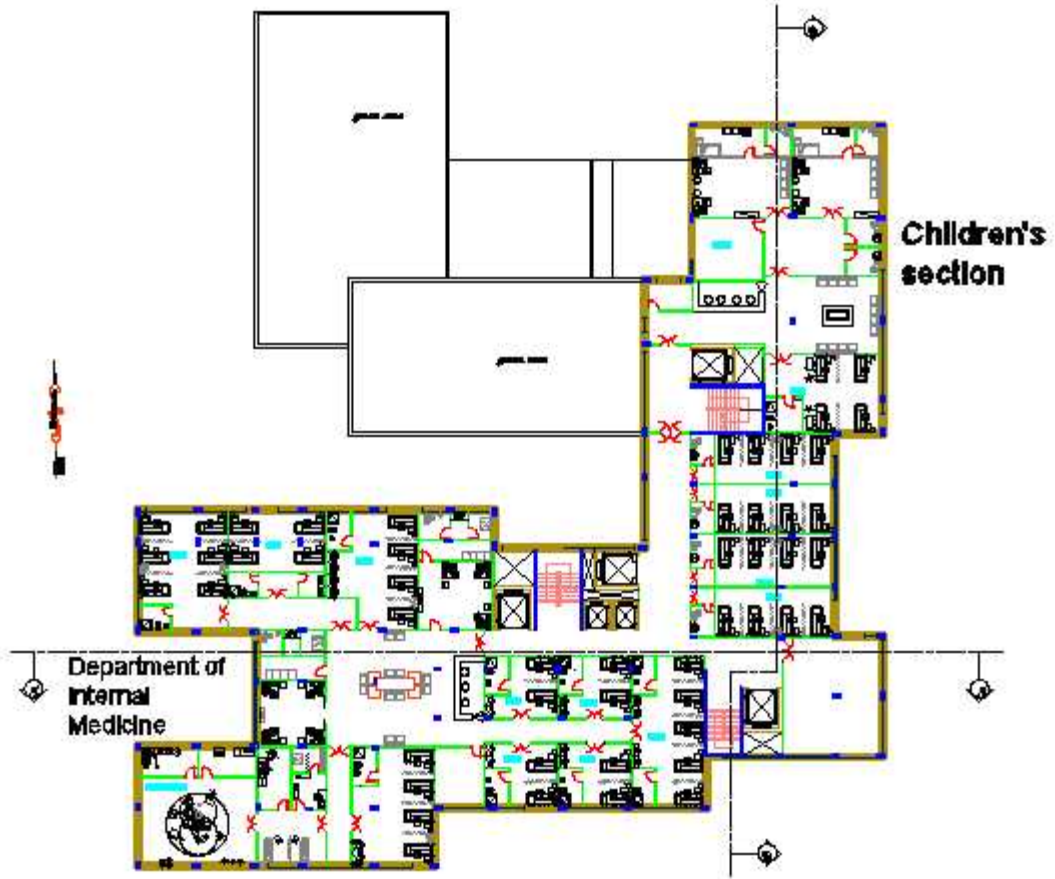
- (غرف عمليات داخلية
- (قسم التحاليل الطبية



:(-)

٢-٤-٥ الطابق الثالث

- . =
- :
- (
- (
- (غرف عمليات.

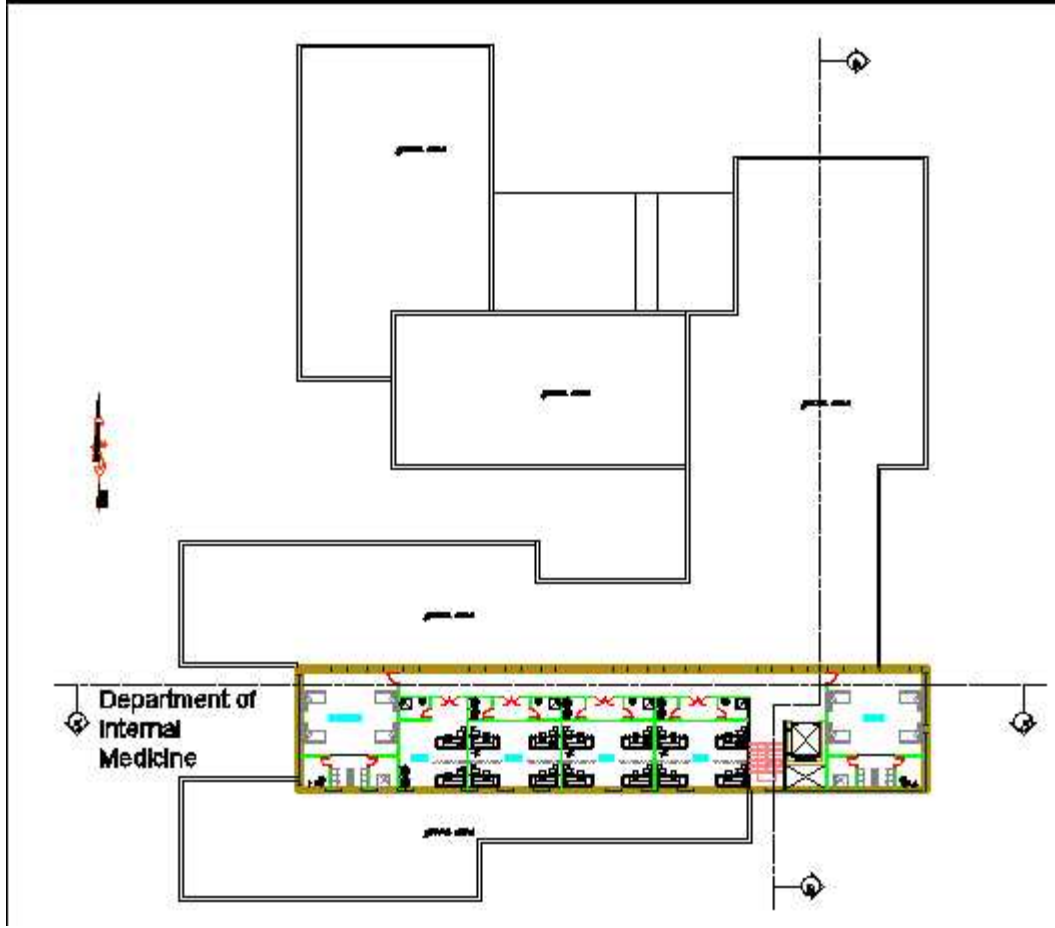


:(-)

٢-٤-٦ الطابق الرابع

=

:



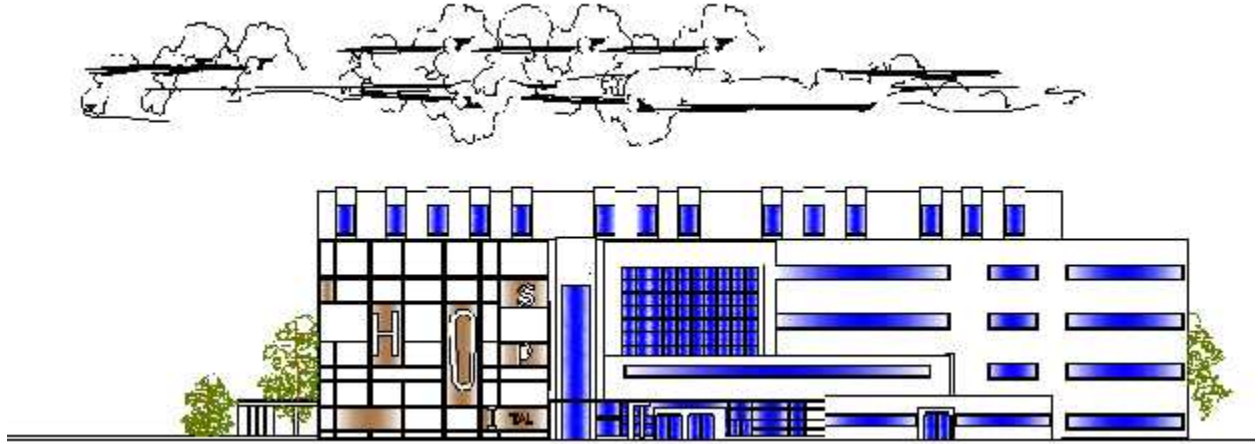
(-) :

٥-٢ وصف الواجهات

لا شك في ان الواجهات المنبثقة من اي تصميم تعطي الانطباع الاول عن المبنى ، ومدى علاقته مع البيئة المحيطة تظهر اختلافات الوظيفة التي تؤديها الفراغات والتي تعكسها الواجهة ، وهذا يتأتى من خلال نظام الفتحات التي تظهر في الواجهة والتي لا بد ان تتناسب مع وظيفة هذا الفراغ او من خلال المناسيب وتفاوتها .

١-٥-٢ الواجهة الشمالية

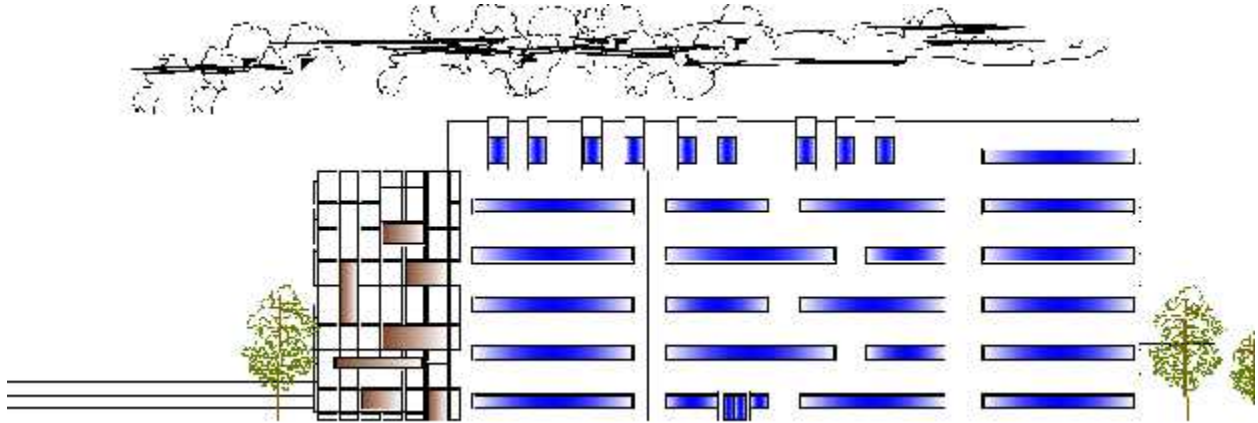
الواجهة الرئيسية للمشروع حيث تمتلك الإطلالة الكاملة للمبنى ومدخله الرئيسي وتضم هذه الواجهة تصورا جيدا عن حجم المشروع للناظر كما أنها تبرز المدخل الرئيسي الذي يدفع المقبل على المبنى إلى التوجه إليه دون الحاجة إلى إشارة أو دليل .



(-) : الواجهة الشمالية .

٢-٥-٢ الواجهة الجنوبية

في هذه الواجهة يظهر بعض التداخلات في المبنى بحيث يضيفي عليه بشكل واضح نوع من الجمال والحيوية الملحوظة ،
 واستخدم هنا أيضا نفس نوع الحجر المستخدم في الواجهات الأخرى كما تم ترتيب الفتحات والشبابيك كما في الواجهات
 الأخرى، وجعل لها طابعا مميزاً ولمسة معمارية رائعة.

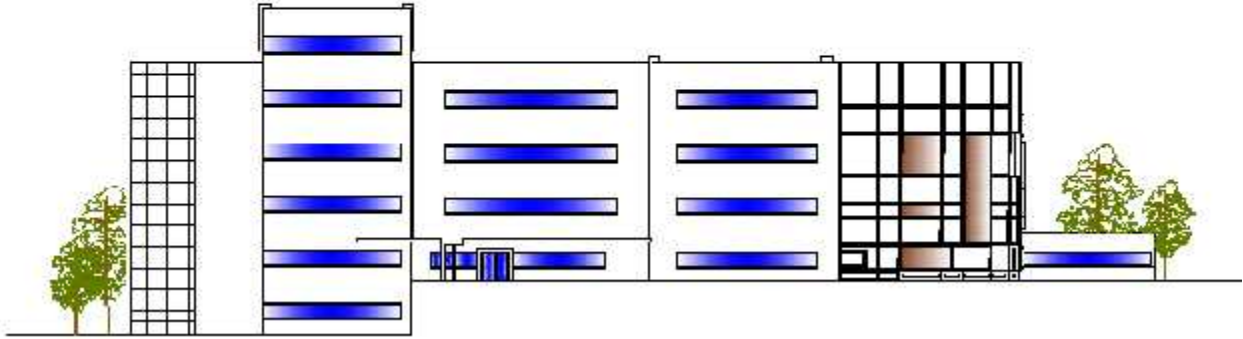


(-) : الواجهة الجنوبية .

٢-٥-٣ الواجهة الشرقية

تعتبر هذه الواجهة هي الواجهة الرئيسية للمشروع وفي هذه الواجهة يظهر استمرارية طوابق المبنى حتى الطابق الأخير ، حيث يظهر في هذه الواجهة استمرارية الشبائيك على عرض المبنى وهذا يبرز الجمال المعماري للواجهة واستخدم هنا أيضا نفس نوع الحجر المستخدم في الواجهات الأخرى كما تم ترتيب الفتحات والشبائيك كما في الواجهات الأخرى .

إضافة إلى ذلك فإن هذه الواجهة تحتوي على مجموعة من النوافذ المتناسقة مع بعضها البعض في منظر متوازن ومتماثل يعطي الواجهة نسقا معماريا فريداً والناظر لهذه الواجهة يرى استخدام الطراز الحديث في المباني المتمثل في استخدام الكتل الزجاجية الكبيرة المكونة من الألمنيوم والزجاج وهذا يسهم بشكل كبير في توفير الإضاءة، ووجود التداخل في الكتل الأفقية والرأسية.

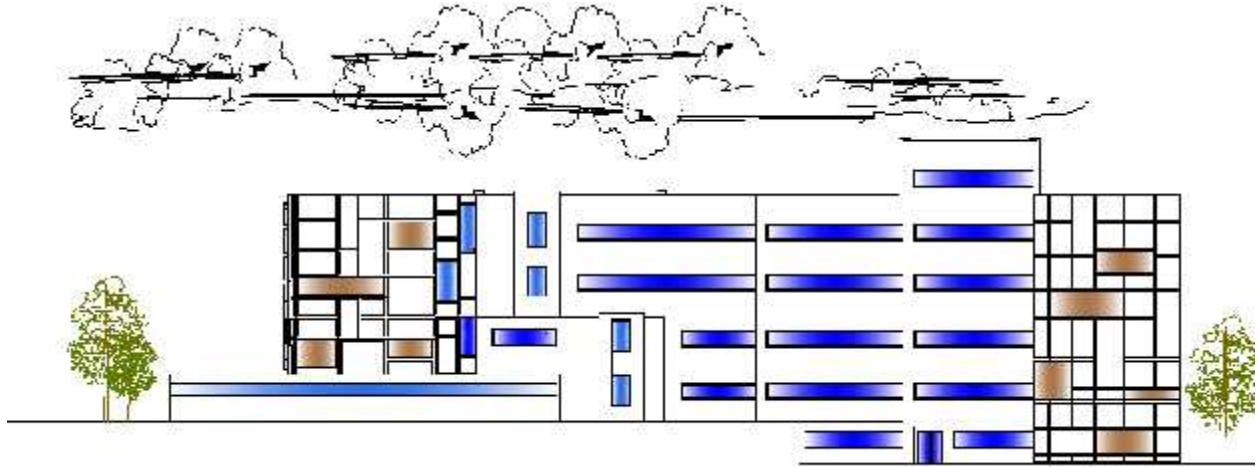


(-) : الواجهة الشرقية .

٢-٥-٤ الواجهة الغربية

تتناظر هذه الواجهة مع الواجهة الشرقية من حيث تداخل الكتل الأفقية والرأسية، والذي يعطي المبنى المنظر الجمالي الرائع فضلاً عن تعدد أنظمة الفتحات المستخدمة و استخدام أكثر من نوع من الحجر لتمييز موقع الفتحات من جهة وإعطاء منظر جمالي فريد من جهة أخرى حيث تميزت هذه الواجهة باستخدام الزجاج على طول

واستخدم هنا أيضا نفس نوع الحجر المستخدم في الواجهات الأخرى كما تم ترتيب الفتحات والشبائيك كما في الواجهات



(-) : الواجهة الغربية .

٦-٢ وصف الحركة

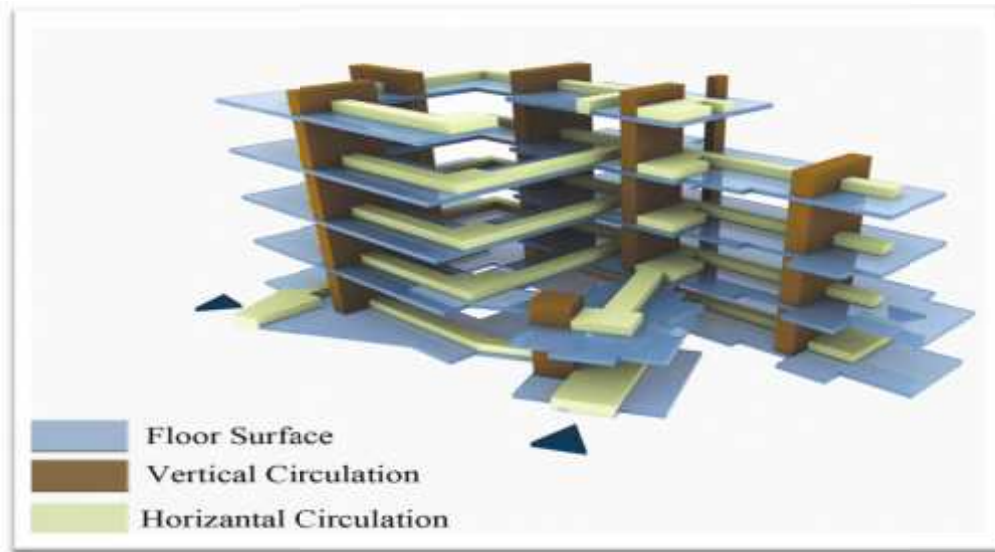
ويمكننا الوصول

: الدرج، وهذا بدوره يتيح حرية الدخول والخروج من وإلى المبنى، أما بالنسبة للحركة داخل

المبنى فتقسم إلى حركة أفقية داخل الطابق الواحد، وحركة راسية ما بين

إلى الحركة الراسية بين الطوابق فإنها

الادراج والمصاعد الكهربائية المتوفرة في أماكن متعددة في المبنى وهذا بدوره يسهل الحركة الأفقية داخل الطوابق والحركة الراسية بينهما .



(-) : الواجهة الغربية .

الدراسات الإنشائية

- ١-٣ المقدمة
- ٢-٣ الهدف من التصميم الإنشائي
- ٣-٣ مراحل التصميم الإنشائي
- ٤-٣ الأحمال
 - ١-٤-٣ الأحمال الميتة
 - ٢-٤-٣ الأحمال الحية
 - ٣-٤-٣ الأحمال البيئية
 - ١-٣-٤-٣ أحمال الرياح
 - ١-٣-٤-٣ أحمال الثلوج
 - ١-٣-٤-٣ أحمال الزلازل
- ٥-٣ الدراسة الجيوتقنية
- ٦-٣ العنصر الإنشائية
 - ١-٦-٣ العقدات
 - ٢-٦-٣ الأدرج
 - ٣-٦-٣ الجسور
 - ٤-٦-٣ الأعمدة
 - ٥-٦-٣ جدران القص
 - ٦-٦-٣ الأساسات
 - ٧-٦-٣ فواصل التمدد

1-3 المقدمة

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

كما يتطلب التصميم الإنشائي اختيار العناصر الإنشائية المناسبة للمشروع المراد إنشاؤه ومراعاة قابلية تنفيذها على أرض الواقع بحيث يكون المبنى آمن وحافظ على التصاميم المعمارية.

٣-٢ الهدف من التصميم الإنشائي

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

- (Safety) : حيث يكون المبنى آمن في جميع الأحوال ومقاوم للتغيرات الطبيعية المختلفة.
- والتكلفة الاقتصادية (Economical): وهي تحقيق أكبر قدر من الأمان للمنشأ بأقل تكلفة اقتصادية.
- (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:

- وهي الدراسة الأولية للمشروع من حيث طبيعة المشروع وحجمه بالإضافة لفهم المشروع من جميع جوانبه المختلفة وتحديد مواد البناء التي سوف يتم اعتمادها للمشروع التحاليل الإنشائية الأساسية لهذا النظام والأبعاد الأولية المتوقعة منه.
- . 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 المساط الأفقية والقطاعات الرأسية وتفاصيل تفريد حديد التسليح.

٤-٣ الاحمال

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

١-٤-٣ الاحمال الميتة

هي الأحمال الناتجة عن الوزن الذاتي للعناصر الرئيسية التي يتكون منها المنشأ من حيث بالإضافة لأجزاء إضافية كالفواطع الداخلية باختلافها وأي أعمال ميكانيكية أو إضافات تنفذ بشكل دائم وثابت في

:-

ويمكن حسابها من خلال تحديد أبعاد العنصر الإنشائي وكثافات المواد المكونة له (.) يبين الكثافات النوعية للمواد الـ

(KN/م ^٢)		
23	البلاط	1
25	الخرسانة المسلحة	2
15	الطوب	3
22	القضارة والمونة	4
15	الرمل	5

(-) : جدول الكثافة النوعية للمواد

2-4-3 الاحمال الحية

وهي الأحمال التي تتغير من حيث المقدار والموقع بصورة مستمرة كالأشخاص، الأثاث، الأجهزة التنفيذ كالخشب والمعدات وتعتمد قيمة هذه الأحمال على طبيعة الاستخدام للمنشأ و يؤخذ عادة مقدارها من جداول خاصة في

(.) يبين الأحمال الحية في المشروع والم

(KN/م ²)		
4	مواقف السيارات	1
3	المخازن	2
4	الأدراج	3
4	السقوف	4
5	المطاعم	5
2	المكاتب	6
5	المستشفيات	7

(-) : جدول الاحمال الحية لعناصر المبنى .

3-4-3 الأحمال البيئية

وتشمل الأحمال التي تنتج بسبب التغيرات الطبيعية التي تمر على المنشأ كالتلوج والرياح وأحمال الهزات الأرضية والأحمال الناتجة عن ضغط التربة، وهي تختلف من حيث الأحمال الحية وهي كما يلي:-

1-3-4-3 احمال الرياح

عبارة عن قوى افقية تؤثر على المبنى ويظهر تأثيرها في المباني التي يزيد ارتفاعها عن ستة أذوار. وهي القوى التي تؤثر بها الرياح على الأبنية أو المنشآت أو أجزائها، وتكون موجبة إذا كانت ناتجة عن ضغط وسالبة إذا كانت ناتجة عن شد، وتقاس بالكيلو نيوتن / . وتحدد أحمال الرياح اعتماداً على السرعة وارتفاع المبنى عن سطح الأرض، والموقع من حيث الإحاطة من مباني سواء كانت مرتفعة أو منخفضة، والعديد من العوامل الأخ .

٣-٤-٣ احمال الثلوج

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

- ميلان السطح المعرض لتساقط الثلوج.

و الجدول التالي يبين قيمة أحمال الثلوج حسب الارتفاع عن

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

(-) :

٣-٤-٣ قوى الزلازل

هتزازات أفقية وعمودية وذلك بسبب الحركة النسبية لطبقات الأرض الصخرية فتنتج عنها قوى قص تؤثر على المنشأ، ويجب أن تؤخذ هذه الأحمال بعين الاعتبار عند التصميم بحيث تصمم على القوة الأفقية وبالتالي التقليل من الأضرار المحتملة نتيجة حدوث الزلازل.

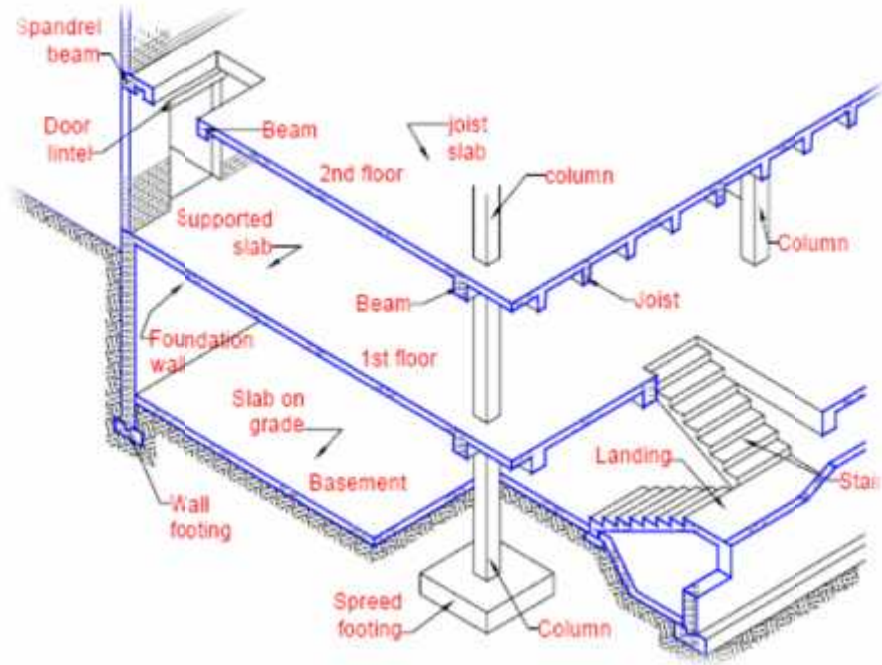
وسيتم التعامل معها في هذا المشروع عن طريق جدران القص الموزعة في المبنى بناءً على الحسابات الإنشائية لها.

٣-٥ الدراسات الجيوتقنية

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

٣-٦ العناصر الإنشائية

تتكون المباني عادةً من مجموعة عناصر إنشائية تتقاطع مع بعضها لتقاوم الأحمال الواقعة على البناء :



(-) : توضيح لبعض العناصر الإنشائية للمبنى .

و يحتوي المشروع العناصر التالية:

٣-٦-١ العقدات

نظراً لوجود العديد من الفعاليات المختلفة في المبنى ومراعاة للمتطلبات المعمارية فإنه سيتم استخدام أنواع العقدات التالية في

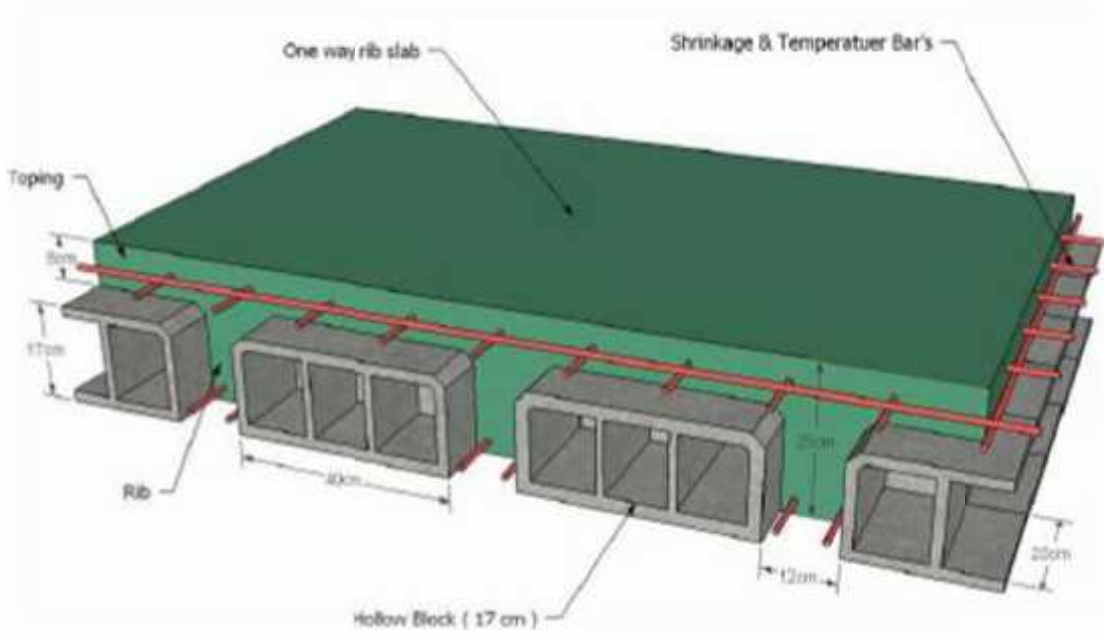
:

(One way ribbed slabs) .

(One way solid slabs) .

٣-٦-١-١ عقدات الأعصاب ذات الاتجاه الواحد (One way ribbed slabs)

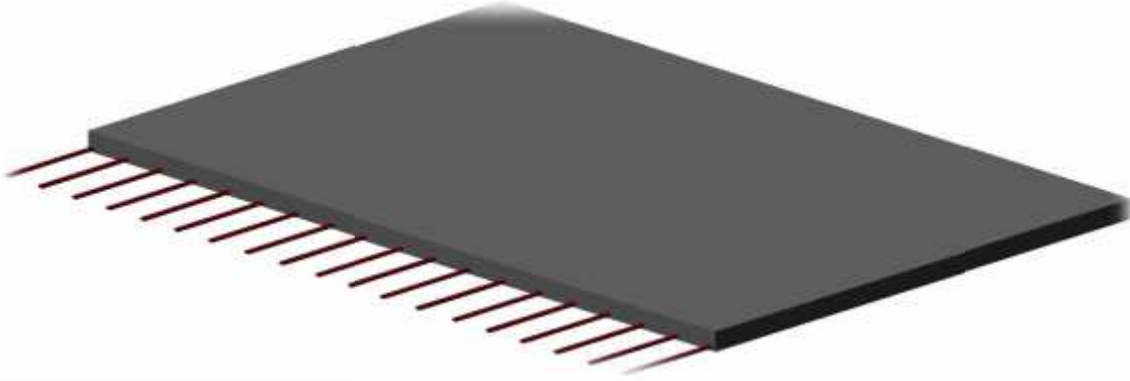
إحدى أشهر الطرق المستخدمة في تصميم العقدات في هذه البلاد وتتكون من صف من الطوب يليها ويكون التسليح باتجاه واحد كما هو مبين في الشكل (.) .



: (2-3)

٣-٦-١-٢ العقدات المصمته ذات الاتجاه الواحد (One way solid slabs)

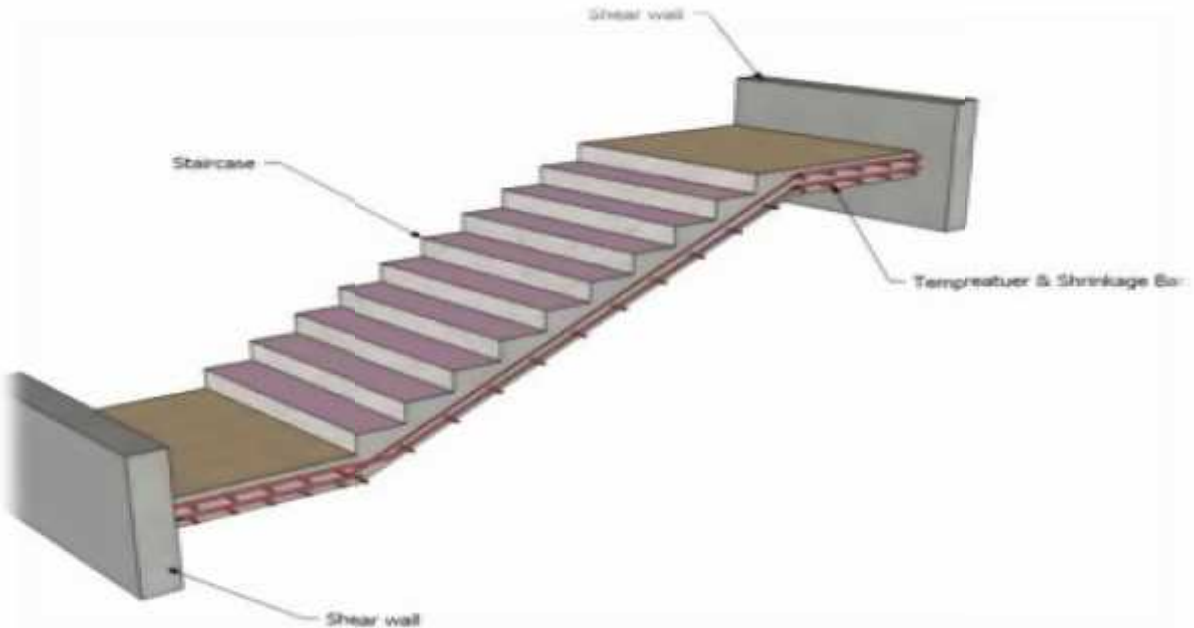
تستخدم في المناطق التي تتعرض كثيرا للأحمال الحية، وذلك تجنباً لحدوث اهتزاز نظراً للسماعة المنخفضة في عقدات بيت الدرج ، كما في الشكل (.) .



: (-)

٣-٦-٢ الأدرج

الأدرج 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 (-) .



(-) :

٣-٦-٣ الجسور

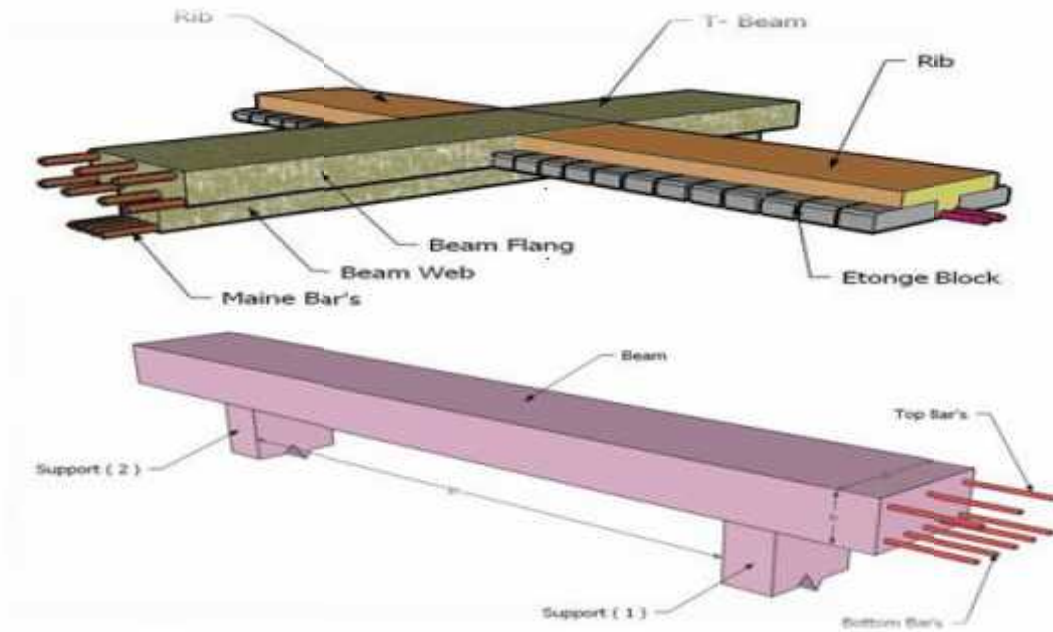
وهي عناصر أساسية في المبنى تقوم بنقل الأحمال الواقعة على الأعصاب إلى الأعمدة حيث تقسم إلى:

(T and L-section)

(-)

ويكون التسليح بقضبان الحديد الأفقية لمقاومة العزم الواقع على الجسر

يبين أنواع الجسور التي استخدمت في المشروع:



(-) :

٣-٦-٤ الأعمدة

هي عذصر أساسي ورئيسي حيث تنتقل الأحمال من العقدة إلى الجسور وتقلها الجسور بدورها إلى ثم إلى أساسات المبنى، لذلك فهي عناصر أساسية فيجب تصميمها بحرص لتكون قادرة على نقل وتوزيع الأحمال الواقعة عليها، والأعمدة نوعين من حيث التعامل معها في التصميم الإنشائي:

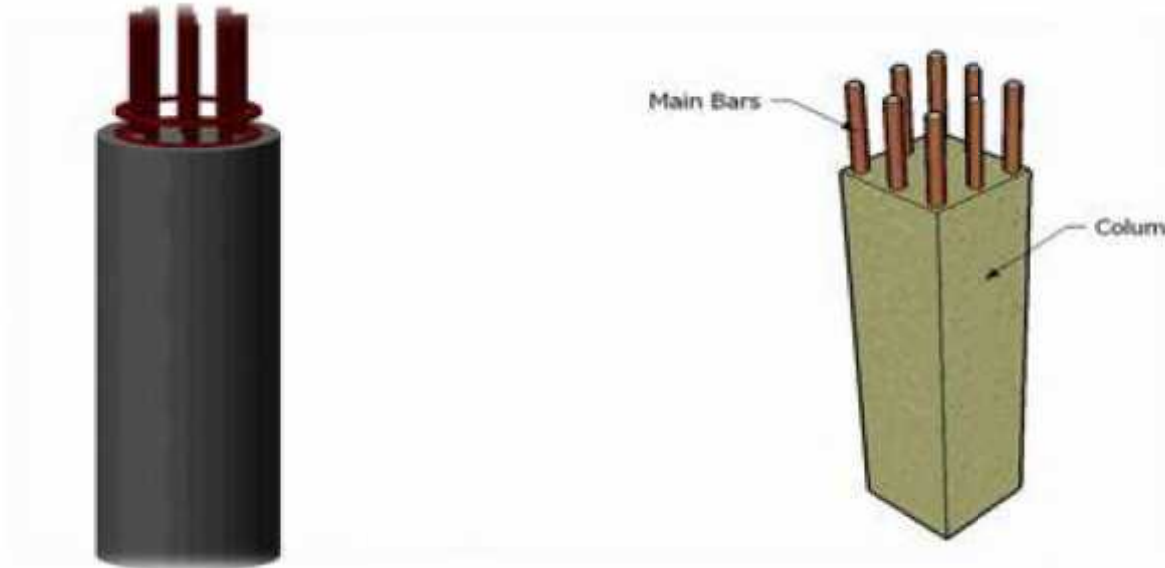
- الأعمدة القصيرة (short column).

- الأعمدة الطويلة (long column).

أما من حيث الشكل المعماري أو المقطع الهندسي:

منها المستطيل والدائري والمربع، والمشروع يحتوي على نوعين من الأعمدة هما المستطيلة والدائرية كما في الشكل

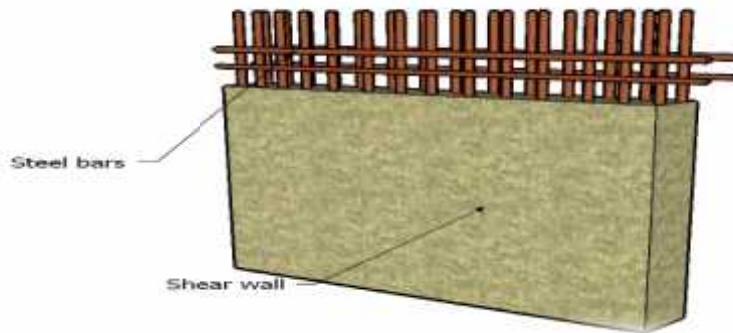
(-) .



(-) :

٣-٦-٥ جدران القص

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 التالي يبين جدار قص مسلح (-) .

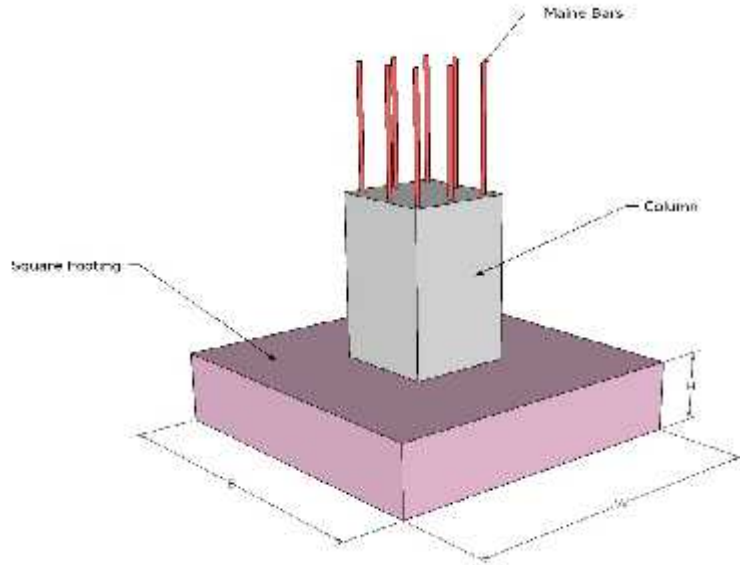


(-) :

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 ضغط. وهي على عدة أنواع كما يلي:-

- (Isolated) -
- (Combined) -
- أساسات شريطية (Strip) -
- (Mat) -

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



(-) :

(٣-٦-٧) فواصل التمدد :-

تنفذ في كتل المباني ذات الأبعاد الأفقية الكبيرة أو ذات الأشكال والأوضاع الخاصة فواصل تمدد حراري أو فواصل هبوط، وقد تكون الفواصل للغرضين معاً. وعند تحليل المنشآت لدراستها كمقاوم لأفعال الزلازل تدعى هذه الفواصل بالفواصل الزلزالية، ولهذه الفواصل بعض الاشتراطات والتوصيات الخاصة بها وفقاً لما يلي:

ينبغي استخدام فواصل تمدد حراري في كتلة المنشأ حسب الكود المعتمد، على أن تصل هذه الفواصل إلى وجه الأساسات العلوي دون اختراقها. وتعتبر المسافات العظمى لأبعاد كتلة المبنى كما يلي:

(40m) في المناطق ذات الرطوبة العالية.

(36m) في المناطق ذات الرطوبة العادية.

(32m) .

(28m) .

يجب أن لا يقل عرض الفاصل عن () .

٧-٣ برامج الحاسوب التي تم استخدامها

.AutoCAD (2007) for Drawings Structural and Architectural .

.Microsoft Office (2007) For Text Edition .

.Atir, Etabs, Sap, Staad pro and Safe Software for Structural Calculations .

4

Chapter Four

Structural Analysis and Design

4 – 1 Introduction.

4 – 2 Factored Loads.

4 - 3 Determination of thickness.

4 – 4 Load Calculation.

4 – 5 Design of Topping.

4 – 6 Design of rib (5) in the underground floor slab.

4 – 7 Design of Beam(37).

4-8 Design of column (C103).

4-9 Design of isolated footing.

4-10 Design of shear Wall.

4-11 Design of stairs.

Structural Analysis and Design Chapter Four

4.1: Introduction

In This Project, the following types of slabs are used :one –way ribbed slab. They would be analyzed and designed by using finite element programs such as Beam D, Safe Sap and other to find the internal forces, moment ,and deflections for ribbed slabs, and then hand calculation would be made to find the required reinforcement area for selected members.

The design strength provided by a member, its connections to other members, and its cross-sections in terms of flexure, and load, shear, and torsion is taken as the nominal strength calculated in accordance with the requirements of (ACI_318) code .

4 .2 : Factored Loads.

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

$$q_u = 1.2DL + 1.6LL \quad ACI - 318 - 11$$

DL: Dead Load .

LL: Live Load .

Structural Analysis and Design Chapter Four

4.3 Determination of Thickness of Slabs:

4.3.1 Determination of Thickness for One Way Rib Slab:

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

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

The maximum span for one –end continuous is $L= 6.5$ m

$$\frac{L}{18.5} = \frac{6.5}{18.5} = 0.35 \text{ m} \quad \text{ACI-318-11}$$

The maximum span for one –both end continuous is $L= 7$ m

$$\frac{L}{21} = \frac{7}{21} = 0.33 \text{ m}$$

Take $h = 35$ cm .

27 cm block + 8 cm topping = 35 cm

4.4: Load Calculations:

One - way ribbed slabs.

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

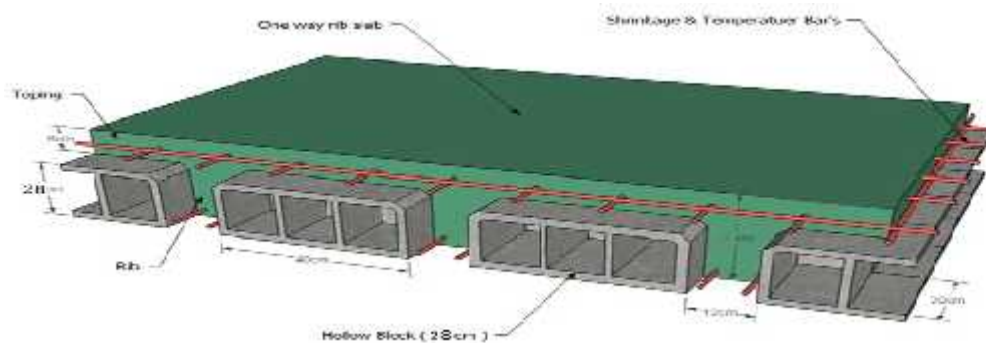


Fig. (4-1) One way rib slab

Structural Analysis and Design Chapter Four

Calculation of the total dead load for one way ribbed slab is shown in the following table:

Table (4 – 1) Calculation of the total dead load for one way rib slab.

No.	Parts of Rib	Calculation	
1	Rib	$0.12*0.27*25 =$	0.81 KN/m
2	Top Slab	$0.08*0.52*25=$	KN/m1.04
3	Plaster	$0.03*0.52*22 =$	0.343 KN/m
4	Block	$0.27*0.4*15 =$	1.620 KN/m
5	Sand Fill	$0.07*0.52*15=$	0.546 KN/m
6	Tile	$0.03*0.52*23 =$	0.359KN/m
	Mortar	$0.02*0.52*22 =$	0.229KN/m
			Sum=4.8 KN/m

Nominal Total Dead Load:

$$D.L._{total} = 0.81 + 1.04 + 0.343 + 1.620 + 0.546 + 0.359 + 0.229 = 4.8 \text{ KN/m of rib}$$

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

4.5 Design of Topping:

Table (4 – 2) Calculation of the total dead load for Topping:.

No.	Parts of Topping	Calculation	
	Top Slab	$0.08*1*25=$	KN/m²
	Sand Fill	$0.07*1*15 =$	1.05 KN/m
	Tile	$0.03*1*23 =$	0.69KN/m
	Mortar	$0.02*1*22 =$	0.44KN/m
			Sum =4.18 KN/m

Structural Analysis and Design Chapter Four

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

$$W_u = (1.2 * 4.18) + (1.6 * 5) \\ = 13.016 \text{ KN/m}$$

→ For a one meter strip $W_u = 13.016 \text{ KN/m}$

Assume slab fixed at supported points (ribs):

$$M_u = \frac{W_u * l^2}{8}$$

$$M_u = \frac{13.016 * 0.4^2}{8} = 0.173 \text{ KN.m / m}$$

$$f_r = 0.42 * \sqrt{f_c'} \text{ (MPa) } \text{ ACI-318-05 Fig. (4-2) Topping of slab}$$

$$f_r = 0.42 * \sqrt{24} \text{ (MPa)} = 2.057 \text{ MPa} \\ = 2.057 * 1000 = 2057.57 \text{ KN / m}^2$$

$$M_n = f_r * s$$

$$S = \frac{bh^2}{6} = \frac{1.00 * (0.08^2)}{6} = 1.06 * 10^{-3} \text{ m}^3$$

$$M_n = 2057.57 * 1.06 * 10^{-3} = 2.181 \text{ KN.m}$$

$$\Phi M_n = 0.55 * 2.181 = 1.19956 \text{ KN.m}$$

$$\Phi M_n = 1.19956 \text{ KN.m} > M_u = 0.173 \text{ KN.m}$$

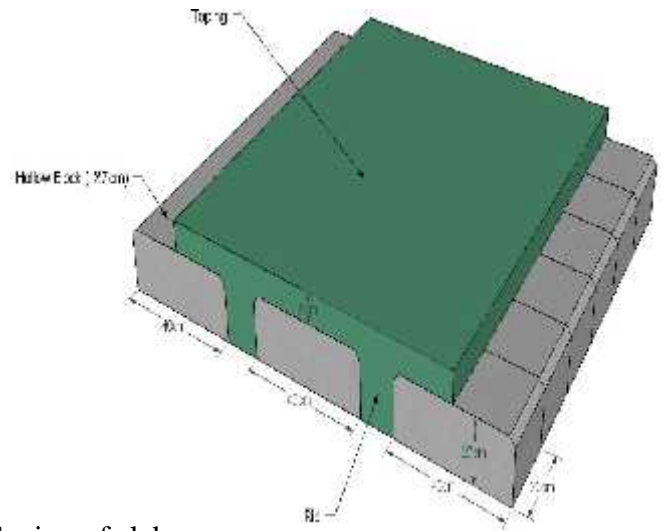
The strength of plain concrete section > loaded section .

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

$$\rho = 0.0018$$

ACI-318-11

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



Use $\Phi 8 @ 20 \text{ cm}$

4.6 Design of Rib (5):



Fig. (4 - 3) Rib location in underground floor slab.

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

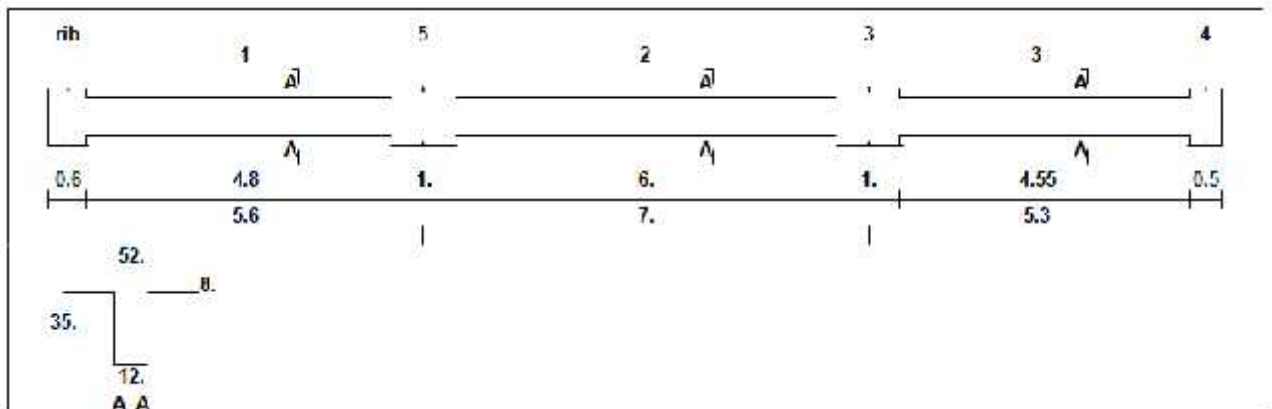


Fig. (4 - 4) Geometry of rib (5).

Structural Analysis and Design Chapter Four

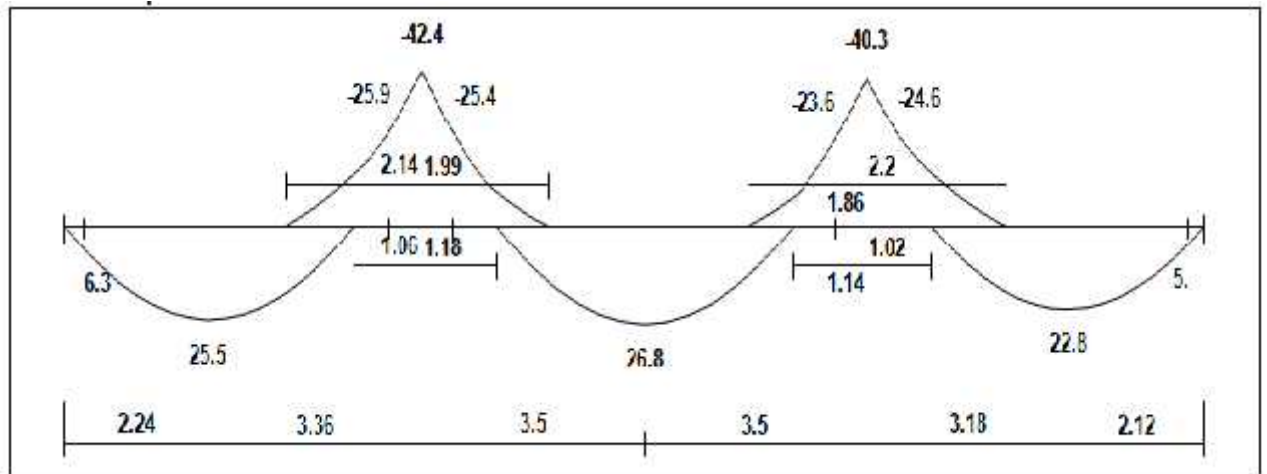


Fig. (4 - 5) Moment Envelop for rib (5)-(KN.m).

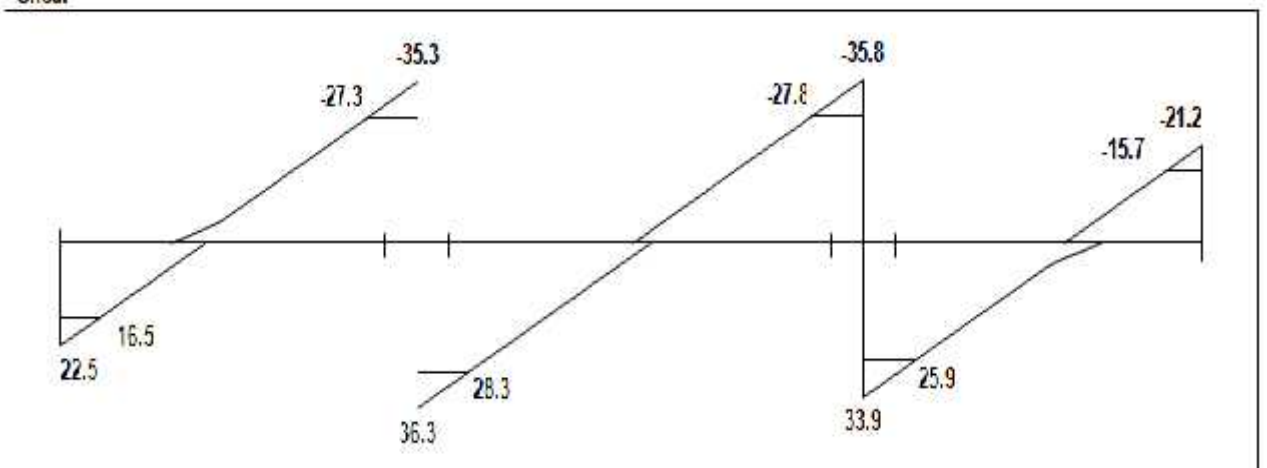


Fig. (4 - 6) Shear Envelop for rib (5)-(KN).

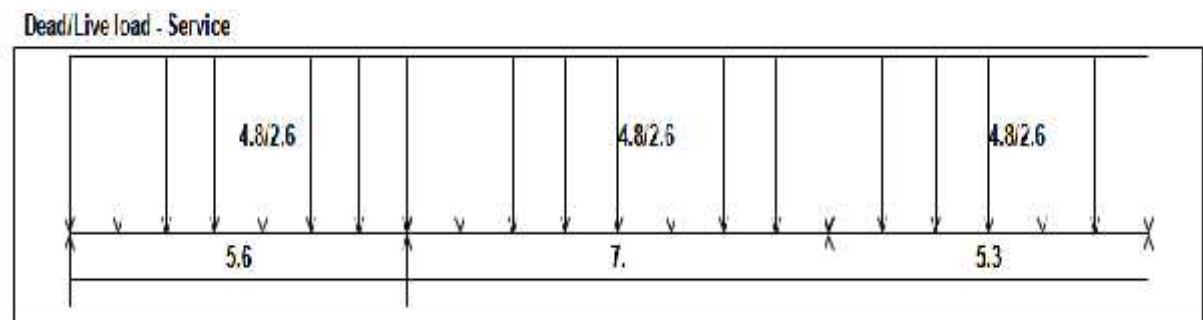


Fig. (4 - 7) Loading of rib (5)-(KN/m).

Structural Analysis and Design Chapter Four

4.6.1 Design of Positive Moment :

Effective Flange width (b_E) ACI-318-11

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

$$b_E = (1900-700) / 4 = 300\text{mm}$$

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

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

»Use M_u max positive for span = 25.5kN.m

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

For $h_f = 0.08 \text{ m}$

~ Assume bar diameter $\Phi 12$ for main positive reinforcement.

$$d = 350 - 20 - 8 - 6 = 316\text{mm}$$

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

$$= 0.9 * 0.85 * 24 * 0.52 * 0.08 * (0.316 - 0.08/2) = 238.298 \text{ KN.m}$$

$$\Phi M_n = 238.298 \text{ KN.m} \gg M_u = 25.5 \text{ KN.m}$$

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

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

$$A_s \text{ min} = \frac{\sqrt{24}}{4(420)} (120)(316) = 110.5 \text{ mm}^2$$

$$A_s \text{ min} = \frac{1.4}{420} (120)(316) = 126.4 \text{ mm}^2 \sim \text{control}$$

$$m = \frac{f_y}{0.85 f_c'} = \frac{420}{0.85(24)} = 20.59$$

$$R_n = \frac{M_n}{\Phi b d^2} = \frac{25.5 * 10^6}{(0.9)(520)(316)^2} = 0.55 \text{ Mpa}$$

$$\dots = \frac{1}{m} \left(1 - \sqrt{1 - \frac{2 m k n}{f_y}} \right) = \frac{1}{20.59} \left(1 - \sqrt{1 - \frac{2 * 20.59 * 0.55}{420}} \right) = 0.00133$$

$$A_s = 0.00133(520)(316) = 218.16 \text{ mm}^2 > A_s \text{ min} = 126.4 \text{ mm}^2$$

Structural Analysis and Design Chapter Four

$$\# \text{ of bars} = A_s / A_{s \text{ bar}} = 218.16 / 113.1 = 1.9$$

$$* \text{ Note } A_{12} = 113.1 \text{ mm}^2$$

Select bottom bars 2Φ12

$$\text{Total } A_s (\text{provide}) = 226.2 \text{ mm}^2 > 218.16 \text{ mm}^2$$

* Check Strain for the magnitude of under strength factor Φ :

Tension = Compression

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

$$226.2 \times 420 = 0.85 \times 24 \times 520 \times a$$

$$a = 8.956 \text{ mm}$$

$$c = \frac{a}{0.85} = \frac{8.956}{0.85} = 10.54 \text{ mm}$$

$$v_s = \frac{0.316 - 0.01054}{0.01054} \times 0.003 = 0.086$$

$$v_s \leq 0.086 > 0.005$$

» Use M_u max positive for span = 26.8 kN.m

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

For $hf = 0.08 \text{ m}$

~ Assume bar diameter Φ12 for main positive reinforcement.

$$d = 350 - 20 - 8 - 6 = 316 \text{ mm}$$

$$\Phi M_n = 0.9 \times 0.85 \times f_c' \times b \times hf \times (d - hf/2)$$

$$= 0.9 \times 0.85 \times 24 \times 0.52 \times 0.08 \times (0.316 - 0.08/2) = 238.298 \text{ KN.m}$$

$$\Phi M_n = 238.298 \text{ KN.m} \gg M_u = 26.8 \text{ KN.m}$$

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

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

$$A_s \text{ min} = \frac{\sqrt{24}}{4(420)} (120)(316) = 110.5 \text{ mm}^2$$

$$A_s \text{ min} = \frac{1.4}{420} (120)(316) = 126.4 \text{ mm}^2 \sim \text{control}$$

$$m = \frac{f_y}{0.85 f_c'} = \frac{420}{0.85(24)} = 20.59$$

Structural Analysis and Design Chapter Four

$$R_n = \frac{Mn}{\Phi b d^2} = \frac{26.8 * 10^6}{(0.9)(520)(316)^2} = 0.57 \text{ Mpa}$$

$$\rho = \frac{1}{m} \left(1 - \sqrt{1 - \frac{2 m k n}{f_y}} \right) = \frac{1}{20.59} \left(1 - \sqrt{1 - \frac{2 * 20.59 * 0.57}{420}} \right) = 0.00136$$

$$A_s = 0.00136(520)(316) = 223.5 \text{ mm}^2 > A_{s \text{ min}} = 126.4 \text{ mm}^2$$

$$\# \text{ of bars} = A_s / A_{s \text{ bar}} = 223.5 / 113.1 = 1.97 \quad * \text{ Note } A_{12} = 113.1 \text{ mm}^2$$

Select bottom bars 2Φ12

$$\text{Total } A_s (\text{provide}) = 226.2 \text{ mm}^2 > 223.5 \text{ mm}^2$$

* Check Strain for the magnitude of under strength factor Φ :

Tension = Compression

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

$$226.2 \times 420 = 0.85 \times 24 \times 520 \times a$$

$$a = 8.956 \text{ mm}$$

$$c = \frac{a}{0.85} = \frac{8.956}{0.85} = 10.54 \text{ mm}$$

$$v_s = \frac{0.316 - 0.01054}{0.01054} \times 0.003 = 0.086$$

$$v_s^{Ok} = 0.086 > 0.005$$

» Use M_u max positive for span = 22.8 kN.m

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

For $h_f = 0.08 \text{ m}$

~ Assume bar diameter Φ12 for main positive reinforcement.

$$d = 350 - 20 - 8 - 6 = 316 \text{ mm}$$

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

$$= 0.9 * 0.85 * 24 * 0.52 * 0.08 * (0.316 - 0.08/2) = 238.298 \text{ KN.m}$$

$$\Phi M_n = 238.298 \text{ KN.m} \gg M_u = 22.8 \text{ KN.m}$$

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

Structural Analysis and Design Chapter Four

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

$$A_s \min = \frac{\sqrt{24}}{4(420)}(120)(316) = 110.5 \text{ mm}^2$$

$$A_s \min = \frac{1.4}{420}(120)(316) = 126.4 \text{ mm}^2 \sim \text{control}$$

$$m = \frac{f_y}{0.85 f_c'} = \frac{420}{0.85(24)} = 20.59$$

$$R_n = \frac{Mn}{\Phi b d^2} = \frac{22.8 * 10^6}{(0.9)(520)(316)^2} = 0.488 \text{ Mpa}$$

$$\rho = \frac{1}{m} \left(1 - \sqrt{1 - \frac{2 m k n}{f_y}} \right) = \frac{1}{20.59} \left(1 - \sqrt{1 - \frac{2 * 20.59 * 0.488}{420}} \right) = 0.00117$$

$$A_s = 0.00117(520)(316) = 193 \text{ mm}^2 > A_s \min = 126.4 \text{ mm}^2$$

$$\# \text{ of bars} = A_s / A_{s \text{ bar}} = 193/113.1 = 1.7$$

$$* \text{ Note } A_{s \text{ bar}} = 113.1 \text{ mm}^2$$

Select bottom bars 2Φ12

$$\text{Total } A_s (\text{provide}) = 226.2 \text{ mm}^2 > 193 \text{ mm}^2$$

* Check Strain for the magnitude of under strength factor Φ :

Tension = Compression

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

$$226.2 \times 420 = 0.85 \times 24 \times 520 \times a$$

$$a = 8.956 \text{ mm}$$

$$c = \frac{a}{0.85} = \frac{8.956}{0.85} = 10.54 \text{ mm}$$

$$v_s = \frac{0.316 - 0.01054}{0.01054} \times 0.003 = 0.086$$

$$v_s \leq 0.086 > 0.005$$

Structural Analysis and Design Chapter Four

4.6.2 Design of Negative Moment for (Rib):

The maximum negative moment from spans with support is

$$M_u = -25.9 \text{ kN.m}$$

~ Assume bar diameter $\Phi 12$ for main positive reinforcement.

$$d = 350 - 20 - 8 - 6 = 316 \text{ mm}$$

$$m = 20.59$$

$$R_n = \frac{M_n}{\Phi b d^2} = \frac{25.9 * 10^6}{(0.9)(120)(314)^2} = 2.4 \text{ Mpa}$$

$$\rho = \frac{1}{m} \left(1 - \sqrt{1 - \frac{2 m k n}{f_y}} \right) = \frac{1}{20.59} \left(1 - \sqrt{1 - \frac{2 * 20.59 * 2.4}{420}} \right) = 0.00609$$

$$A_s = 0.00609(120)(316) = 230.9 \text{ mm}^2 > A_{s \text{ min}} = 126.4 \text{ mm}^2$$

$$\# \text{ of bars} = A_s / A_{s \text{ bar}} = 230.9/154 = 1.5 \quad * \text{ Note } A_{14} = 154 \text{ mm}^2$$

Select bar 2 $\Phi 14$

$$\text{Total } A_s (\text{provide}) = 308 \text{ mm}^2 > 230.9 \text{ mm}^2$$

OK.....

* Check strain for the magnitude of under strength factor Φ :

Tension = Compression

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

$$308 \times 420 = 0.85 \times 24 \times 120 \times a$$

$$a = 52.8 \text{ mm}$$

$$c = \frac{a}{0.85} = \frac{52.8}{0.85} = 62.1 \text{ mm}$$

$$v_s = \frac{0.316 - 0.0621}{0.0621} \times 0.003 = 0.012$$

$$v_s = 0.012 > 0.005$$

Ok.....

Structural Analysis and Design Chapter Four

4.6.3 Design of shear for rib (5):

ACI – 318 – Categories for shear design:

$$V_u = 28.3 \text{ KN}$$

$$V_c = 1.1 * \frac{1}{6} \overline{f_c'} b_w d$$

$$V_c = \frac{1.1}{6} \sqrt{24} * 120 * 316$$

$$V_c = 30.96 \text{ KN.}$$

$$\Phi V_c = 0.75 * 30.96 = 23.22 \text{ KN}$$

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

$$v_{s,min} = \frac{1}{3} b_w d \text{ (control)}$$

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

$$v_{s,min} = 12$$

$$\Phi(v_c) < v_u \leq \Phi(v_c + v_{s,min})$$

$$0.75 * 30.96 < 28.3 \leq \Phi(30.96 + 12.6)$$

$$23.22 < 28.3 \leq 32.67 .$$

Case III minimum Shear reinforcement required .So,

Use Φ 8,2 leg

$$A_v = 100.53 \text{ mm}^2 .$$

$$V_s = \frac{v_u}{\Phi} - v_c = \frac{28.3}{0.75} - 30.96 = 6.77 \text{ KN}$$

$$S = \frac{A_v f_{yt} d}{v_s}$$

$$s_{max} \leq \frac{d}{2}$$

$$\frac{d}{2} = \frac{316}{2} = 158$$

Use $\Phi 8$, @ 10 cm (2Legs).

Structural Analysis and Design Chapter Four

4.7 : Design Of beam(B37 ,UG) for flexure:-

4.7.1 Design of flexure of beam 37,UG



Fig.(4-8)Beam location in underground floor slab

Load calculations for Beam:

The distributed Dead and Live loads acting upon the Beam 37 can be defined from the support reactions of the rib (5).

Reactions				
Factored				
DeadR	11.93	40.68	39.4	11.09
LiveR	10.58	30.97	30.32	10.16
Max R	22.51	71.65	69.72	21.25
Min R	9.97	53.59	51.09	8.95
Service				
DeadR	9.94	33.9	32.83	9.24
LiveR	6.61	19.35	16.95	6.35
Max R	16.56	53.26	51.78	15.59
Min R	8.72	41.97	40.14	7.9

Fig.(4-9)support reactions of the rib (KN)

Structural Analysis and Design Chapter Four

- The support reaction (service) from Dead loads of Rib (R5) upon beam (B37UG) is **(32.83 KN)**. The distributed Dead load from Rib (R5) on Beam(B37UG):

$$DL_{from Rib} = \frac{32.83}{0.52} = 63 \text{ KN/m}$$

- The support reaction (service) from Live loads of Rib (R5) upon beam (B37UG) is **(18.95 KN)** . The distributed Live load from Rib (R5) on Beam (B37UG):

$$LL_{from Rib} = \frac{18.95}{0.52} = 36 \text{ KN/m}$$

By using **ATIR** program we get the envelope moment and shear diagram as the

follows:-

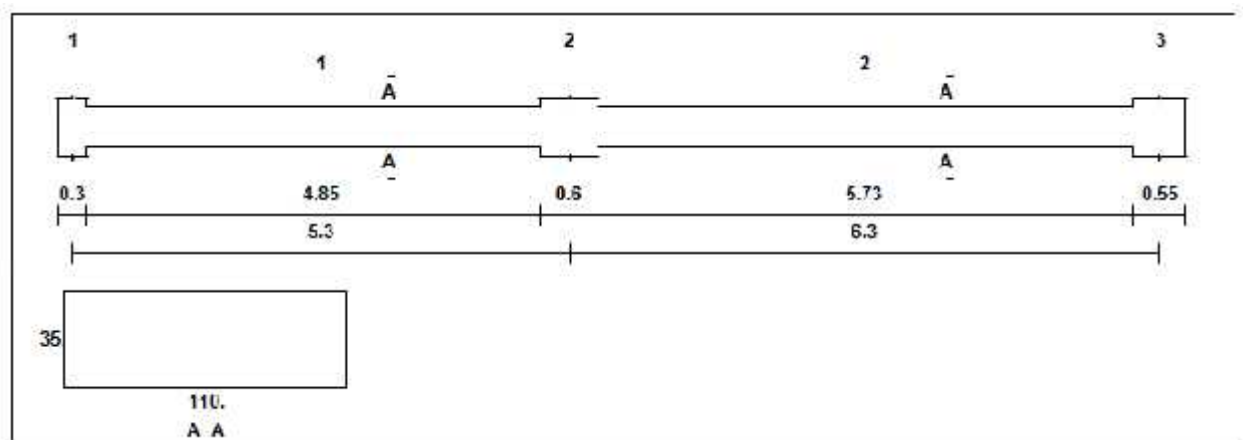


Fig. (4 -10)Geometry of Beam

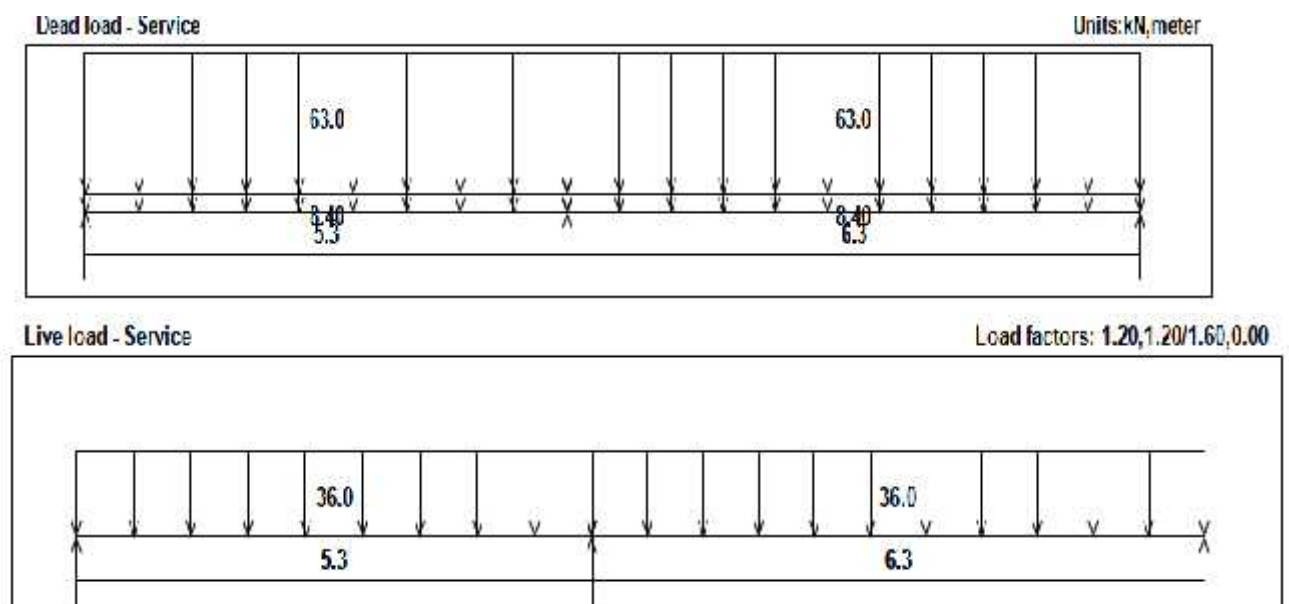


Fig. (4 -11)Loading of Beam-(KN.m).

Structural Analysis and Design Chapter Four

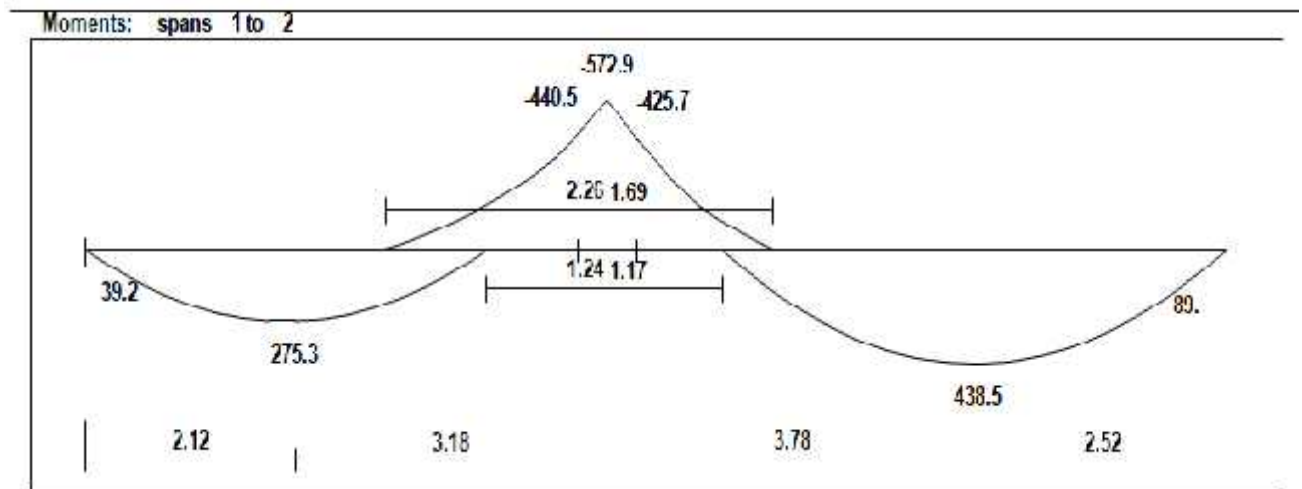


Fig. (4 - 12) Moment envelop for Beam -(KN.m).

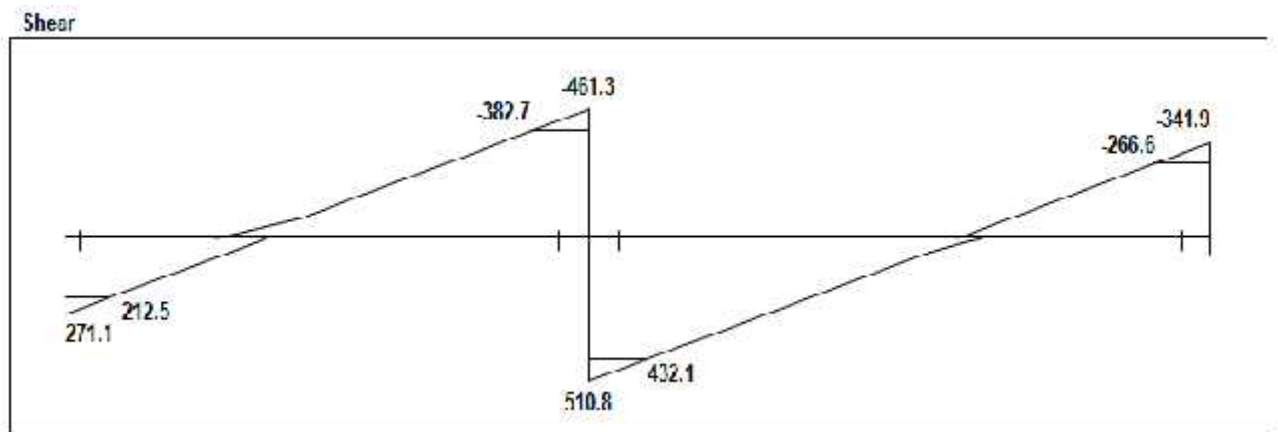


Fig. (4 - 13) Shear envelop for Beam -(KN)

Assume bar diameter $\Phi 25$ for main reinforcement.

Selected hidden beam

$$b_w = 110\text{cm}, h = 35\text{cm}$$

$$d = 350 - 40 - 10 - \frac{25}{2} = 287.5\text{mm}$$

4.7.2: Design of Beam of negative moment :

Structural Analysis and Design Chapter Four

Take $M_u = -440.5 \text{ kN.m}$ at support (2).

$$R_n = \frac{M_n}{b \times d^2} = \frac{440.5 / 0.9 \times 10^{-3}}{1.1 \times (0.2875)^2} = 5.38 \text{ Mpa}$$

$$m = \frac{f_y}{0.85 f_c'} = \frac{420}{0.85 \times 24} = 20.59$$

$$A_{s_{\min}} = \frac{\sqrt{f_c'}}{4(f_y)} (b_w)(d) \geq \frac{1.4}{f_y} (b_w)(d) \longrightarrow (ACI - 10.5.1)$$

$$A_{s_{\min}} = \frac{\sqrt{24}}{4(420)} (1100)(287.5) \geq \frac{1.4}{420} (1100)(287.5)$$

$$A_{s_{\min}} = 922 < 1054 \longrightarrow \text{The largest is control.} = 1054$$

$$A_{s_{\min}} = 1054 \text{ mm}^2$$

$$\rho = \frac{1}{20.59} \left(1 - \sqrt{1 - \frac{2(20.59)(5.38)}{420}} \right) = 0.01518$$

$$A_s = \rho * b * d = 0.01518(1100)(287.5) = 4800.675^2 > A_{s_{\min}} = 1054 \text{ mm}^2$$

$$\# \text{ Of bars} = \frac{A_{s_{\text{req}}}}{A_{s_{\text{bar}}}} = \frac{4800.675}{490} = 9.797$$

Note $A_{\Phi 25} = 490 \text{ mm}^2$

Select Top bars 10 Φ 25 in one layer

$$\text{Total } A_s (\text{provide}) = 4908.7 \text{ mm}^2$$

* Check strain for Φ :

Tension = Compression

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

$$4908.7 \times 420 = 0.85 \times 24 \times 1100 \times a$$

$$a = 91.87 \text{ mm}$$

Structural Analysis and Design Chapter Four

$$c = \frac{a}{S_1}$$

$$c = \frac{91.87}{0.85} = 108 \text{ mm}$$

$$v_s = \frac{287.5 - 108}{108} \times 0.003 = 0.005$$

$$v_s = 0.005 = 0.005 \dots \dots \dots \text{OK}$$

***Check for bar distance:**

$$v_s = \frac{1100 - 2 \times 40 - 2 \times 10 - 10 \times 25}{9} = 83.33 \text{ mm} > 25 \text{ mm} \dots \dots \text{ok}$$

4.7.3: Design of positive moment :

***Take Mu = 438.5 kN.m** at span (2).

$$R_n = \frac{Mn}{b \times d^2} = \frac{438.5 / 0.9 \times 10^{-3}}{1.1 \times (0.2875)^2} = 5.36 \text{ Mpa}$$

$$m = \frac{f_y}{0.85 f_c'} = \frac{420}{0.85 \times 24} = 20.59$$

$$A_{s_{\min}} = \frac{\sqrt{f_c'}}{4(f_y)} (b_w)(d) \geq \frac{1.4}{f_y} (b_w)(d) \longrightarrow (\text{ACI} - 10.5.1)$$

$$A_{s_{\min}} = \frac{\sqrt{24}}{4(420)} (1100)(287.5) \geq \frac{1.4}{420} (1100)(287.5)$$

$$A_{s_{\min}} = 922 < 1054 \longrightarrow \text{The largest is control.} = 1054$$

$$A_{s_{\min}} = 1054 \text{ mm}^2$$

$$\rho = \frac{1}{20.59} \left(1 - \sqrt{1 - \frac{2(20.59)(5.36)}{420}} \right) = 0.0151$$

$$A_s = \rho * b * d = 0.0151(1100)(287.5) = 4775.375 \text{ mm}^2 > A_{s_{\min}} = 1054 \text{ mm}^2$$

$$\# \text{ Of bars} = \frac{A_{s_{\text{req}}}}{A_{s_{\text{bar}}}} = \frac{4775.375}{490} = 9.746$$

Note $A_{\Phi 25} = 490 \text{ mm}^2$

Select Bottom bars 10Φ25 in one layer

Structural Analysis and Design Chapter Four

$$\text{Total } A_s (\text{provide}) = 4908.7 \text{ mm}^2$$

* Check strain for Φ :

Tension = Compression

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

$$4908.7 \times 420 = 0.85 \times 24 \times 1100 \times a$$

$$a = 91.87 \text{ mm}$$

$$c = \frac{a}{S_1}$$

$$c = \frac{91.87}{0.85} = 108 \text{ mm}$$

$$v_s = \frac{287.5 - 108}{108} \times 0.003 = 0.005$$

$$v_s = 0.005 = 0.005 \dots \dots \dots \text{OK}$$

*Check for bar distance:

$$v_s = \frac{1100 - 2 \times 40 - 2 \times 10 - 10 \times 25}{9} = 83.33 \text{ mm} > 25 \text{ mm} \dots \dots \text{ok}$$

Design of positive moment :

*Take $M_u = 275.3 \text{ kN.m}$ at span (1).

$$R_n = \frac{M_n}{b \times d^2} = \frac{275.3 / 0.9 \times 10^{-3}}{1.1 \times (0.2875)^2} = 3.7 \text{ Mpa}$$

$$m = \frac{f_y}{0.85 f_c'} = \frac{420}{0.85 \times 24} = 20.59$$

$$A_{s_{\min}} = \frac{\sqrt{f_c'}}{4(f_y)} (b_w)(d) \geq \frac{1.4}{f_y} (b_w)(d) \longrightarrow (\text{ACI} - 10.5.1)$$

$$A_{s_{\min}} = \frac{\sqrt{24}}{4(420)} (1100)(287.5) \geq \frac{1.4}{420} (1100)(287.5)$$

$$A_{s_{\min}} = 922 < 1054 \longrightarrow \text{The largest is control.} = 1054$$

$$A_{s_{\min}} = 1054 \text{ mm}^2$$

$$\rho = \frac{1}{20.59} \left(1 - \sqrt{1 - \frac{2(20.59)(3.7)}{420}} \right) = 0.0098$$

Structural Analysis and Design Chapter Four

$$A_s = \rho * b * d = 0.0098(1100)(287.5) = 2945.2 \text{ mm}^2 > A_{s \text{ min}} = 1054 \text{ mm}^2$$

$$\# \text{ Of bars} = \frac{A_{s \text{ req}}}{A_{s \text{ bar}}} = \frac{2945.2}{490} = 6$$

Note $A_{\Phi 25} = 490 \text{ mm}^2$

Select Bottom bars 6 Φ 25 in one layer

$$\text{Total } A_{s \text{ (provide)}} = 2945.2 \text{ mm}^2$$

* Check strain for Φ :

Tension = Compression

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

$$2945.2 \times 420 = 0.85 \times 24 \times 1100 \times a$$

$$a = 60.63 \text{ mm}$$

$$c = \frac{a}{S_1}$$

$$c = \frac{60.63}{0.85} = 71.33 \text{ mm}$$

$$v_s = \frac{287.5 - 71.3}{108} \times 0.003 = 0.009$$

$$v_s = 0.009 \dots \dots \dots \text{OK}$$

*Check for bar distance:

$$v_s = \frac{1100 - 2 \times 40 - 2 \times 10 - 6 \times 25}{5} = 170 \text{ mm} > 25 \text{ mm} \dots \dots \text{ok}$$

4.7.4 : Design of shear for Beam :

ACI – 318 – Categories for shear design:

$$V_{u \text{ critical}} = 432.1 \text{ KN}$$

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

$$V_c = \frac{1}{6} \overline{24} * 1000 * 287.5$$

$$V_c = 234.7 \text{ KN.}$$

$$\Phi V_c = 0.75 * 234.7 = 176 \text{ KN}$$

$$v_{s,min} = \frac{1}{16}$$

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

$$v_{s,min} = \frac{1}{3} 10$$

$$v_{s,min} = 95.9$$

$$v_{s,r} = \frac{1}{3} \sqrt{f_c'}$$

$$v_{s,r} = \frac{1}{3} \sqrt{24} * 1000 * 287.5 = 469.48 \text{ KN}$$

So , Case (4)

$$\phi(v_c + v_{s,min}) < v_u \leq \phi(v_c + v_{s,r})$$

$$0.75(234.7+95.9) < 432.1 < 0.75(234.7+469.48)$$

So, shear reinforcement are required .

Use 4 leg $\Phi 10$.

$$A_s = 314.16 \text{ mm}^2 .$$

$$V_s = V_n - V_c = \frac{432.1}{0.75} - 234.7 = 341.4 \text{ KN}$$

$$S = \frac{A_v f_{yt} d}{v_s}$$

$$s_{max} \leq \frac{d}{2} \text{ or}$$

$$S_{max} = \frac{d}{2} =$$

Select 4 leg $\Phi 10$, @ 100 mm (4 Legs)

4.8 Design of column(C103).

Select (C103)for design:

❖ Loading :-

Try 65*60 cm with $A_g = 3900 \text{ cm}^2$

$P_u = 972.07 * 6 = 5832.4 \text{ KN}$.

Take $P_u = 6000 \text{ KN}$

Structural Analysis and Design Chapter Four

*Check slenderness limit:

$$\frac{kl_u}{r} < 34 - 12 \frac{M_1}{M_2} \quad \dots\dots\dots \text{ACI} - (10.12.2)$$

$M_1 \& M_2 = 1.0$ - (braced frame with M_{min}).

$K=1.0$ - (for columns in nonsway frames).

$$\frac{kl_u}{r} \leq 34 - 12 * 1.0 = 22 < 40$$

$L_u = 3.5\text{m}$.

$r_x = 0.3 h = 0.3 * 0.6 = 0.18$.

$r_y = 0.3 * b = 0.3 * 0.65 = 0.195$

$$\frac{kl_u}{r_x} = 19.44 < 22.0 \text{ Short column for bending about } x\text{-axis.}$$

$$\frac{kl_u}{r_y} = 17.95 < 22.0 \text{ Shortcolumn for bending about } y\text{-axis.}$$

.design as concentrically loaded column:

$$P_u = 0.65 \times 0.8 \times A_g \{ 0.85 f'_c + \dots_g (f_y - 0.85 f'_c) \}$$

$$6000 = 0.65 \times 0.8 \times 39 \{ 0.85 \times 24 + \dots_g (420 - 0.85 \times 24) \}$$

$$\dots_g = 0.022 > \dots \text{ min} = 1\% - \text{ok}$$

$$A_s = 0.022 * 650 * 600 \quad A_s = 8580 \text{mm}^2 \text{ Select } 28W20 \Rightarrow A_{s_{\text{Provided}}} = 8796.5 \text{mm}^2$$

***Design of the Tie Reinforcement:-**

$$\text{Spacing} \leq 16 \times d_b \text{ (Longitudinal.bar.diameter)} = 16 \times 20 = 320 \text{mm.}$$

$$\text{Spacing} \leq 48 \times d_t \text{ (tie.bar.diameter)} = 48 \times 10 = 480 \text{mm.}$$

$$\text{Spacing} \leq \text{Least.dimension} = 400 \text{mm}$$

\therefore Use W10 @ 200mm

Structural Analysis and Design Chapter Four

4.9 Design of isolated footing of C(103):

4.9.1 Load Calculation :

Total factored load = 6000 KN.

Total services load = 4285 KN.

Column Dimensions = 65*60 cm.

Soil density = 18 KN/m³.

Allowable soil Pressure = 400 KN/m².

Assume footing to be about (85 cm) thick.

live load = 5 KN/m².

$$q_{allow} = 400 \text{ kN/m}^2$$

4.9.2 Determination of Footing Area :

$$A = \frac{4285}{400} = 10.71$$

→ L = 3.27m

Try 3.35* 3.35 m with area = 11.22 m² > A_{req} = 10.71m²

Determine $q_u = 6000/11.22 = 534.76 \text{ KN/m}^2$

4.9.3 Determine the depth of footing based on shear strength:

Assume h = 85 cm d = 850-75-14 = 761 mm

- Check for one way shear strength

Critical Section at $\frac{a}{2} + d$

$$\frac{a}{2} + d = \frac{0.65}{2} + 0.761 = 1.086 \text{ m}$$

$$V_u = 534.76 * \left(\frac{3.35}{2} - 1.086 \right) * 3.35 = 1055.16 \text{ KN}$$

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

$$w.V_c = 0.75 * \frac{1}{6} * \sqrt{24} * 3350 * 0.761 = 1561.15 \text{ KN}$$

$$w.V_c = 1561.15 \text{ KN} > V_u = 1055.16 \text{ KN}$$

∴ Safe

Structural Analysis and Design Chapter Four

- Check for two way shear action (punching)

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

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

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

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

Where:

$$S_c = \frac{\text{Column Length (a)}}{\text{Column Width (b)}} = \frac{65}{60} = 1.083$$

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

$$b_o = 2(d + a) + 2(d + b) = 2(65 + 76.1) + 2(60 + 76.1) = 554.4 \text{ cm}$$

$r_s = 40$ for Middle column

$$w.V_c = w \cdot \frac{1}{6} \left(1 + \frac{2}{S_c} \right) \sqrt{f'_c} b_o d = \frac{0.75}{6} * \left(1 + \frac{2}{1.083} \right) * \sqrt{24} * 5544 * 0.761 = 7354.76 \text{ KN}$$

$$w.V_c = w \cdot \frac{1}{12} \left(\frac{r_s}{b_o/d} + 2 \right) \sqrt{f'_c} b_o d = \frac{0.75}{12} * \left(\frac{40 * 0.761}{5.54} + 2 \right) * \sqrt{24} * 5544 * 0.761 = 9676.334 \text{ KN}$$

$$w.V_c = w \cdot \frac{1}{3} \sqrt{f'_c} b_o d = \frac{0.75}{3} * \sqrt{24} * 5544 * 0.761 = 5167.18 \text{ KN}$$

$w.V_c = 5167.18 \text{ KN}$ Control

$$Vu_c = Pu - FR_b$$

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

$$Vu_c = 6000 - [534.76 * (0.65 + 0.761) * (0.6 + 0.761)] = 4973.06 \text{ KN}$$

$w.V_c = 5167.18 \text{ KN} > Vu_c = 4973.06 \text{ KN}$ satisfied

4.9.4 Design for Bending Moment:

Structural Analysis and Design Chapter Four

$$Mu = 534.76 * 3.35 * \frac{1.375^2}{2} = 1693.47 \text{ KN.m}$$

Mu = 1693.47 KN.m for both side

Using Reinforced Concrete.

$$Mn = \frac{1693.47}{0.9} = 1881.63 \text{ KN.m}$$

$$Kn = \frac{Mn}{bd^2} = \frac{1881.63 \times 10^{-3}}{3.35 \times 0.761^2} = 0.97 \text{ Mpa}$$

$$m = \frac{fy}{0.85 * fc'} = \frac{420}{0.85 * 24} = 20.588$$

$$\dots = \frac{1}{m} \left(1 - \sqrt{1 - \frac{2 * m * Rn}{fy}} \right)$$

$$\dots = \frac{1}{20.588} \left(1 - \sqrt{1 - \frac{2 * 20.588 * 0.97}{420}} \right) = 2.367 * 10^{-3}$$

$$As_{Req.} = \dots * b * d = 2.367 * 10^{-3} * 335 * 76.1 = 60.34 \text{ cm}^2$$

$$As_{Shrinkage} = 0.0018 * b * h = 0.0018 * 335 * 85 = 51.255 \text{ cm}^2$$

$$As_{Req.} = 60.34 > As_{Shrinkage} = 51.255 \text{ cm}^2$$

$$\text{Select } 40W14 \dots As_{Provided} = 61.57 \text{ cm}^2 > 60.34 \text{ cm}^2 \dots \text{ok}$$

$$\text{Select } 40W14 \dots As_{Provided} = 61.57 \text{ cm}^2 > 60.34 \text{ cm}^2 \dots \text{ok}$$

Check of strain:

$$As * fy = 0.85 * fc' * b * a$$

$$6157 * 420 = 0.85 * 24 * 3350 * a$$

$$a = 37.84 \text{ mm}$$

$$x = \frac{a}{s_1} = \frac{37.84}{0.85} = 44.52 \text{ mm}$$

$$v_s = \frac{761 - 44.52}{44.52} * 0.003$$

$$v_s = 0.048 > 0.005$$

⇒ OK

4.9.5 Development Length of main Reinforcement for Mu1 :

$$l_{d_{req}} = \frac{9}{10} * \frac{F_y}{\lambda f_c}$$

$$K_{tr} = 0 \text{ No strip}$$

$$\frac{k_{tr} + c_b}{d_b} = \frac{0 + 89}{14}$$

$$\frac{k_{tr} + c_b}{d_b} = 2.5$$

$$l_{d_{req}} = \frac{9}{10} * \frac{420}{1 *}$$

$$L_{d_{available}} = 1350 - 75 = 1275 \text{ mm}$$

$$L_{d_{available}} = 1275 \text{ mm} > l_{d_{req}} = 345.67 \text{ mm}$$

- not required hook

4.9.6 Design of dowels :

$$P_u = 6000 \text{ KN}$$

$$w.P_n = w.(0.85 f_c' A_g)$$

$$w.P_n = 0.65 * [0.85 * 24 * (650 * 600)] / 1000 = 5171.4 \text{ KN}$$

$$\text{But } P_u = 6000 \text{ KN} > w.P_n = 5171.4 \text{ KN}$$

Dowels are required for load transfer.

$$\Delta P = \frac{6000 - 5171.4}{0.65} = 1274.76 \text{ KN}$$

$$A_{s_{req}} = \frac{1274.76}{420} = 3035.1 \text{ mm}^2 > 1950 \text{ mm}^2$$

$$\text{Take } 10 \text{w } 20 = 31.42 \text{ cm}^2 > 30.35 \text{ cm}^2$$

4.9.7 Isolated Footing Detail:

Structural Analysis and Design Chapter Four

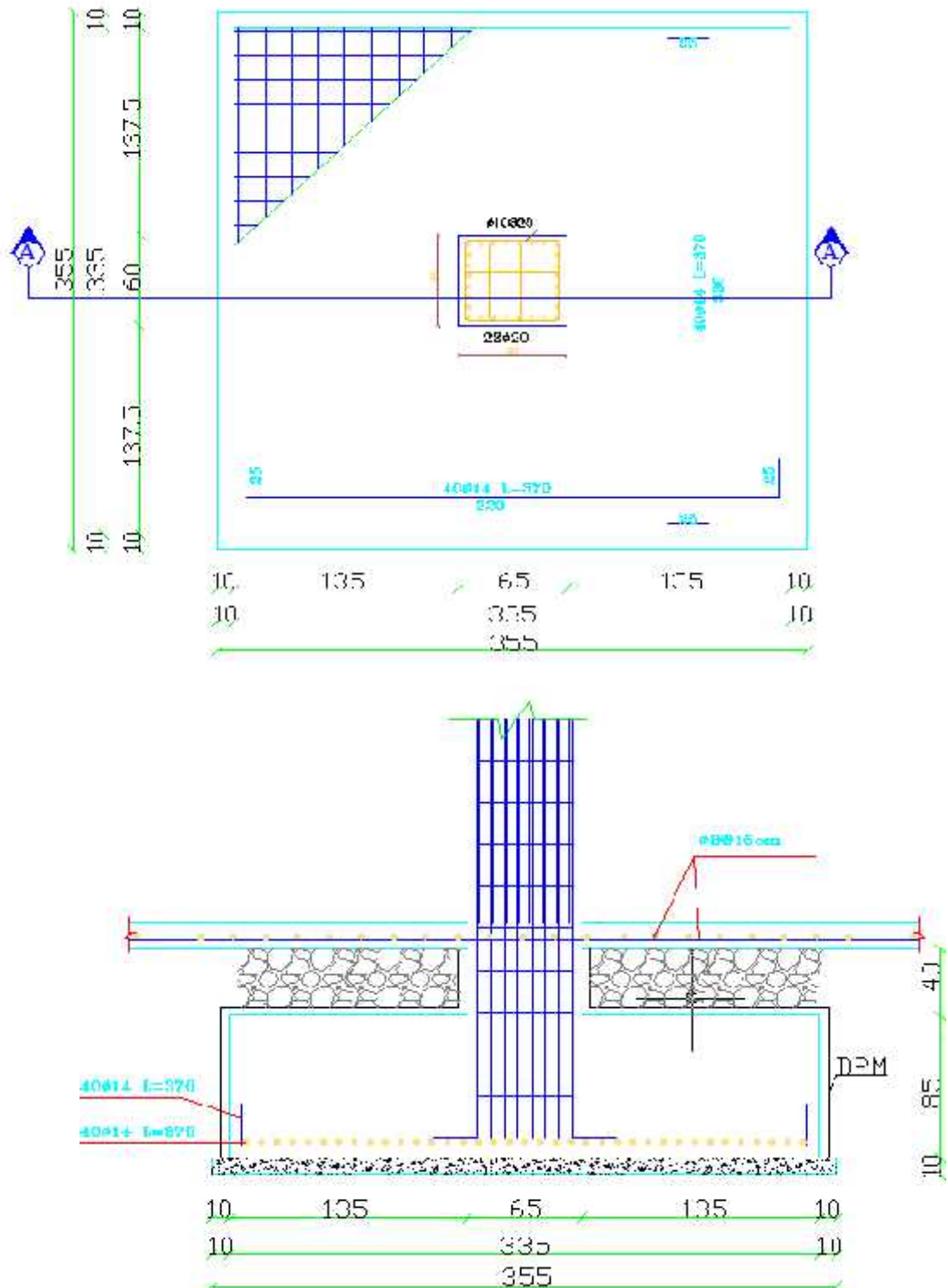


Figure (4-14): Isolated Footing Detail

4.10 Design of Shear wall:

Structural Analysis and Design Chapter Four

. . Calculation of shear force on shear walls:

From Uniform Building Code 1997 (UBC):

$$Z=0.3 \quad \text{zone "3"}$$

$$R= 5.5$$

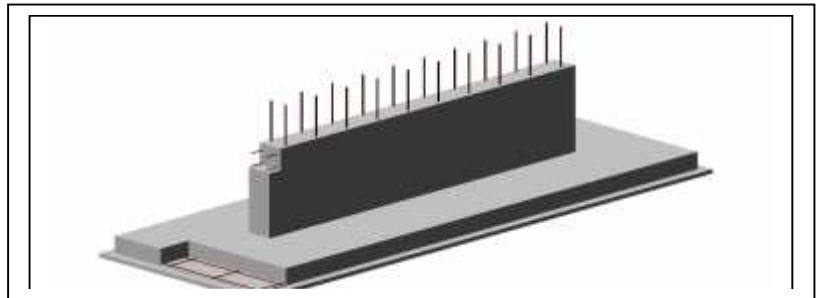
$$I=1$$

$$C_a = 0.24$$

$$C_v = 0.24$$

$$h_n = 28$$

$$C_t = 0.0488$$



Where:

Z =Seismic zone factor as given in table 16-1.

R = numerical coefficient representative of the inherent over strength and global ductility capacity of lateral force resisting systems, as set in Table 16-N or 16-P.

I = importance factor given in table 16-K.

C_a = seismic coefficient, as set forth in Table 16-Q.

C_t = numerical coefficient given in section 1630.2.2.

C_v = seismic coefficient, as set forth in Table 16-R.

h_i, h_n, h_x = height in feet (m) above the base to level i , n or x , respectively.

$$T = C_t (h_n)^{3/4} \quad \text{Eq.... 30-8 (UBC)}$$

By using the software (ETABS.) to Analysis the shear wall it was get result as the following:

Structural Analysis and Design Chapter Four

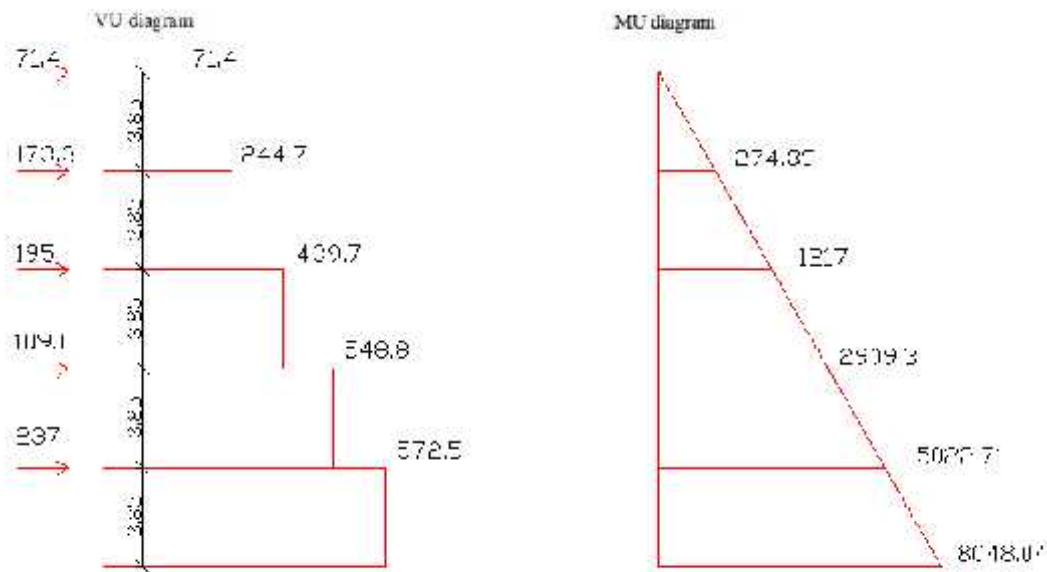


Figure (4-15) : Moment & Shear-Diagram for Shear Wall.

Shear Wall Design Parameters:

$f_c' = 24$ MPa

$f_y = 420$ MPa.

$h = 30$ cm. Shear wall thickness.

$L_w = 4.7$ m Shear wall width

$H_w = 19.25$ m Story height.

4.10.3 Design of the Horizontal reinforcement:

Internal forces & moments:

$$\sum V_u = 572.5 \text{ KN}$$

Critical Section

Structural Analysis and Design Chapter Four

$$\frac{Lw}{2} = \frac{4.7}{2} = 2.35m (\text{Control})$$

$$\frac{hw}{2} = \frac{19.25}{2} = 9.625m$$

$$Mu = 6201.4KN$$

4.10.4 Design by using Reinforced concrete:

$$Vu = 572.5KN$$

$$Vn = Vu / 0.75 = 763.33KN$$

. . Design of shear

$$d = 0.8 * Lw = 0.8 * 4.7 = 3.76m$$

$$Vc_1 = \frac{1}{6} * \sqrt{fc'} * h * d = \frac{1}{6} * \sqrt{24} * 0.3 * 3.76 = 921KN$$

$$Vc_2 = \frac{\sqrt{fc'} * h * d}{4} + \frac{Nu * d}{4 * I_w} = \frac{\sqrt{24} * 0.3 * 3.76}{4} + \frac{0 * 3.76}{4 * 4.7} = 1381.5KN$$

$$Vc_3 = \left(\frac{\sqrt{fc'}}{2} + \frac{I_w \left(\sqrt{fc'} + \frac{2 * Nu}{I_w * h} \right)}{\frac{Mu}{Vu} - \frac{I_w}{2}} \right) * \frac{h * d}{10} = \left(\frac{\sqrt{24}}{2} + 4.7 \left(\frac{\sqrt{24} + \frac{2 * 0}{4.7 * 0.3}}{\frac{6201.4}{572.5} - \frac{4.7}{2}} \right) \right) * \frac{0.3 * 3.76}{10} = 582.5KN (\text{Control})$$

$$Vs = Vn - Vc_1$$

$$Vs = 763.33 - 582.5 = 180.8KN$$

$$\left(\frac{Av_h}{S_2} \right) = \frac{Vs}{Fy * d} = \frac{180.8 * 10^{-3}}{420 * 3.76} = 0.1145 * 10^{-3}m$$

$$\left(\frac{Av_{h \min}}{S_2} \right) = 0.0025 * h = 0.0025 * 0.3 = 7.5 * 10^{-4}m (\text{Control})$$

$$S_2 = \frac{Lw}{5} = 4700 / 5 = 940mm$$

$$S_2 = 3 * h = 3 * 300 = 900mm$$

$$\text{select } \longrightarrow 2W10 \longrightarrow As = 1.58cm^2$$

$$\frac{Av}{S_2} = 0.75mm$$

$$\frac{158}{S_2} = 0.75 \rightarrow S_2 = 210.7mm (\text{Control})$$

$$\text{Select } \dots S_2 = 20cm < Sreq. = 210.7cm$$

$$S_2 \text{ selected } = 20cm$$

$$\text{use } \dots 2W10 @ 20cm (c/c) \text{ in 2 layer}$$

Select 2Φ 10 / 20. In tow layer

Structural Analysis and Design Chapter Four

. . Design of the Vertical reinforcement:

$$\dots_{\min} = (0.0025 + 0.5(2.5 - \frac{h_w}{l_w})(\frac{A_v h}{S_2 h} - 0.0025)) S_1 h_1$$

$$\frac{h_w}{L_w} = \frac{19.25}{4.7} = 4.1 > 2.5$$

$$A_v n = 0.0025 \times S_1 \times h_1$$

$$S_1 = \frac{1}{3} L_w = \frac{1}{3} \times 4700 = 1566.6 \text{ mm}$$

$$S_1 = 3 \times h = 3 \times 300 = 900 \text{ mm}$$

Select 2W10 With area $A_s = 158 \text{ mm}^2$

$$158 = 0.0025 \times S_1 \times 300$$

$$\therefore S_1 = 210.6 \text{ mm (Control)}$$

Select $S_1 = 20 \text{ cm} < 21.06 \text{ cm}$

$$S = 20 \text{ cm}$$

→ Select 2W10 / 20cm c / c

Select 2Φ 10 / 20cm. In tow layer

. . Design of bending moment:

$$M_u = 8048.04 \text{ KN.m}$$

$$C \geq \frac{l_w}{600 * (S_n / h_w)}$$

$$\text{Assume } S_n / h_w = 0.007$$

$$C \geq \frac{4.7}{600 * 0.007}$$

$$C_w = C - 0.1 \times L_w$$

$$C_w = 1.12 - 0.1 \times 4.7 = 0.65 \text{ m}$$

$$C_w = \frac{C}{2.0} = \frac{1.12}{2.0} = 0.56 \text{ m}$$

Select The boundary element = 70cm > 65cm

$$A_{s_t} = \frac{L_w}{s_l} \times A_{s_v} \longrightarrow = \frac{4.7}{0.20} \times 158 = 3713 \text{ mm}^2$$

Structural Analysis and Design Chapter Four

$$\frac{Z}{Lw} = \frac{1}{2 + (0.85 * s * f_c * Lw * h) / (As_t * Fy)}$$

$$\frac{Z}{Lw} = \frac{1}{2 + (0.85 \times 0.85 \times 24 \times 4.7 \times 0.3) / (3713 \times 420)} = 0.5$$

$$Mu = 0.9 \times Fy \times 0.5 \times As_t \times Lw \times \left(1 - \left(\frac{Z}{Lw} / 2\right)\right) =$$

$$0.9 * 420 * 0.5 * 3713 \times 4700 * \left(1 - \frac{0.5}{2}\right) = 2473.74 \text{ kN.m}$$

$$Mu_{\text{Design}} = 8048.04 - 2473.74 = 5574.3 \text{ kN.m}$$

$$Ast = \frac{Mu / w}{fy \times (Lw - Cw)} = \frac{5574.3 \times 10^6 / 0.9}{420 \times (4700 - 700)} = 3686.7 \text{ mm}^2$$

$$As = .08 * 300 * 700 = 16800 \text{ mm}^2$$

$$\therefore \text{Use W18} \longrightarrow \text{Select -15W18 - A} = 3817 \text{ mm}^2$$

4.11 Design of stairs:

$L = 4.01\text{m}$

$h_{\text{req}} = 401 / 20 = 20.5\text{cm}$ take $h = 25\text{ cm}$.

⇒ **Use $h = 25\text{cm}$.**

$\theta = \tan^{-1}(16 / 30) = 28.07^\circ$

$\text{Cos } \theta = 0.882$

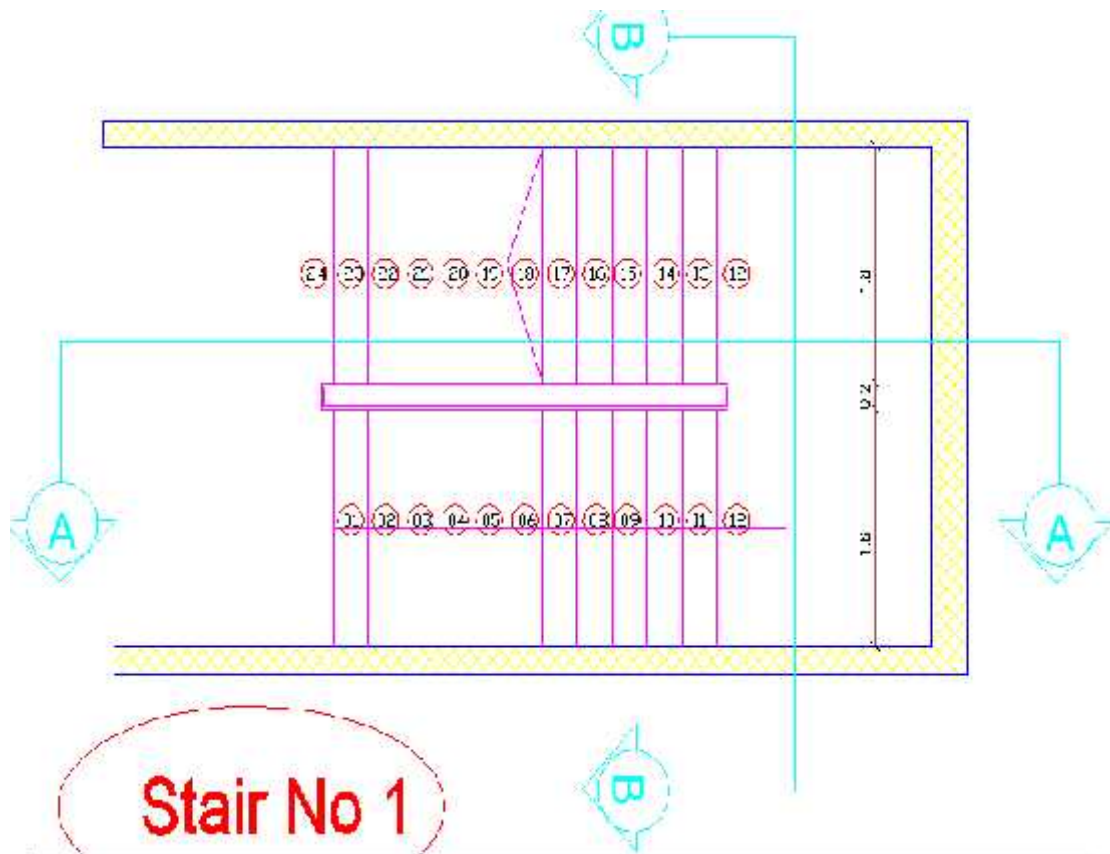


Figure (4-16) : Stairs plan

4.11.1 Load Calculations at section (A-A):

4.11.1.1 Load on flight:

Dead Load:

Horizontal Tiles = $0.03 * 23 * (0.33 / 0.30) = 0.759\text{ KN/m}$.

Structural Analysis and Design Chapter Four

$$\text{Vertical Tiles} = 0.02 * 23 * (0.16/0.30) = 0.245 \text{ KN/m.}$$

$$\text{Horizontal mortar} = 0.02 * 22 * (0.3/0.3) = 0.44 \text{ KN/ m.}$$

$$\text{Vertical mortar} = 0.02 * 22 * (0.16/0.3) = 0.235 \text{ KN/ m.}$$

$$\text{Plaster} = (0.03 * 22 * 1) / (\text{Cos } 28.07) = 0.748 \text{ KN/ m.}$$

$$\text{Steps} = (0.16/2) * 25 = 2 \text{ KN / m.}$$

$$\text{Slab} = 0.25 * 25 / \text{Cos } 28.07 = 7.086 \text{ KN/ m.}$$

$$\text{Total dead load} = 11.513 \text{ KN/ m.}$$

Live load:

$$\text{Live load for stairs} = 5 \text{ KN/ m}^2.$$

Factored load

$$q_u = 1.2 * 11.513 + 1.6 * 5 = 21.8 \text{ KN/ m}^2.$$

$$\text{For one meter Strip, } q_u = 21.8 \text{ KN/ m.}$$

4.11.1.2 Load on landing :

Dead Load:

$$\text{Tiles} = 0.03 * 23 = 0.7 \text{ kN/m}^2$$

$$\text{Mortar} = 0.02 * 22 = 0.44 \text{ kN/m}^2$$

$$\text{Slab} = 0.25 * 25 = 6.25 \text{ KN/m}^2.$$

$$\text{Plaster} = 0.02 * 22 = 0.44 \text{ KN/m}^2.$$

$$\text{Total dead load} = 7.83 \text{ KN/m}^2.$$

Live load:

$$\text{Live load for stairs} = 5 \text{ KN/ m}^2.$$

Factored load

$$q_u = 1.2 * 7.83 + 1.6 * 5 = 17.396 \text{ KN/ m}^2.$$

$$\text{For one meter Strip, } q_u = 17.396 \text{ KN/ m.}$$

4.11.2 Design of Shear :

- Assume $\emptyset 12$ for main reinforcement:-

$$\text{So, } d = 250 - 20 - 6 = 224 \text{ mm} = 22.4 \text{ cm}$$

$$V_u = 35.97 \text{ KN.}$$

Structural Analysis and Design Chapter Four

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

$$wV_c = \frac{0.75 * \sqrt{24} * 1000 * 224}{6} = 137.17 \text{ KN}$$

$$wV_c = 137.7 \text{ KN} > V_u = 35.97 \text{ KN}$$

>>>> No shear Reinforcement is required. So the depth of the stair is OK.

4.11.3 Design of Bending Moment :

The Following figure shows the Moment Envelope acting on the stair

$$M_u = 44.06 \text{ kN.m}$$

$$M_n = M_u / 0.9 = 44.06 / 0.9 = 48.96 \text{ KN.m.}$$

$$d = 22.4 \text{ cm.}$$

$$K_n = \frac{M_n}{b \cdot d^2}$$

$$K_n = \frac{48.96 * 10^6}{1000 * 224^2} = 0.976 \text{ MPa .}$$

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

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

$$\dots = \frac{1}{m} \left(1 - \sqrt{1 - \frac{2mK_n}{f_y}} \right) = \frac{1}{20.6} \left(1 - \sqrt{1 - \frac{2 * 20.6 * 0.976}{420}} \right) = 2.38 * 10^{-3}$$

$$A_{s_{req}} = 2.38 * 10^{-3} * 100 * 22.4 = 5.33 \text{ cm}^2.$$

$$A_{s_{min}} = 0.0018 * b * h = 0.0018 * 100 * 25 = 45 \text{ cm}^2$$

$$A_{s_{min}} = 45 \text{ cm}^2 \leq A_{s_{req}} = 5.33 \text{ cm}^2$$

Use Φ 12 >>> $5.33 / 1.13 = 4.7$

Use 5 Φ 12 @ 20 cm c/c with $A_s = 5.65 \text{ cm}^2$.

A_s provided = 5.65 > A_s req = 5.33 **OK.**

Check for strain:

Tension = Compression



والتوصيات

.
التوصيات .

. .

1. يجب على كل طالب أو مصمم إنشائي أن يكون قادراً على التصميم بشكل يدوي حتى يستطيع امتلاك الخبرة والمعرفة في استخدام البرامج التصميمية المحوسبة.
2. من العوامل التي يجب أخذها بعين الاعتبار، العوامل الطبيعية المحيطة بالمبنى وطبيعة الموقع وتأثير القوى الطبيعية.
3. من أهم خطوات التصميم الإنشائي، كيفية الربط بين العناصر الإنشائية المختلفة من خلال النظرة الشمولية للمبنى، ومن ثم تجزئة هذه العناصر لتصميمها بشكل منفرد ومعرفة كيفية التصميم، مع أخذ الظروف المحيطة بالمبنى بعين الاعتبار.
4. القيمة الخاصة بقوة تحمل التربة هي 400KN/m^2 .
5. لقد تم استخدام نظام عقدات (One-Way Ribbed Slab) في جميع العقدات نظراً لطبيعة وشكل المنشأ،
(Solid Slab) ،بالإضافة الى استخدام نظام
(Flate plate) ..
:
6. هناك عدة برامج حاسوب تم استخدامها في هذا المشروع وهي:
(a) AUTOCAD 2013/2007 : وذلك لعمل الرسومات المفصلة للعناصر الإنشائية.
(b) ETABS: للتصميم والتحليل الإنشائي للعناصر الإنشائية.
(c) STAAD PRO: وذلك لإجراء التحاليل الإنشائية لبعض العناصر الإنشائية.
(d) ATIR: للتصميم والتحليل الإنشائي للعناصر الإنشائية.
(e) SAFE: لتصميم بعض العناصر الإنشائية.
(f) (Office XP): تم استخدامه في أجزاء مختلفة من المشروع مثل الكتابة النصوص والتنسيق وإخراج
7. الأحمال الحية المستخدمة في هذا المشروع كانت من كود الأحمال الأردني.
8. من 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.

- لتوصيات :

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

ففي البداية، يجب أن يتم تنسيق وتجهيز كافة المخططات المعمارية، بحيث يتم اختيار مواد البناء مع تحديد النظام . ولا بد في هذه المرحلة من توفر معلومات شاملة عن الموقع وتربته وقوة تحمل تربة الموقع، من خلال تقرير جيوتقني خاص بتلك المنطقة، بعد ذلك يتم تحديد مواقع الجدران الحاملة والأعمدة بالتوافق والتنسيق التام مع الفريق الهندسي المعماري. ويحاول المهندس الإنشائي في هذه المرحلة الحصول على أكبر قدر ممكن من الجدران الخرسانية المسلحة، بحيث تكون موزعة بشكل منتظم أو شبه منتظم في كافة أنحاء المبنى؛ ليتم استخدامها فيما بعد في مقاومة أحمال الزلازل وغيرها من القوى الأفقية.

1. American Concrete Institute (A.C.I), **Building code Requirement for structural concrete** (ACI-318M-08).

. 2006

إبراهيم عابد – زيدات " التصميم الإنشائي لمعهد الدراسات المالية و المصرفية"
مشروع تخرج استكمالاً لمتطلبات درجة البكالوريوس ، جامعة بوليتكنك فلسطين ، الخليل ، فلسطين ،