

موسسه آبادانی و توسعه روستاها

پروژه بتن

استاد:

جناب مهندس جعفری

دانشجو:

رسول ملکی 8815034108

زمستان 90

بِسْمِ اللّٰهِ الرَّحْمٰنِ الرَّحِيْمِ
الْحٰمِدُ لِلّٰهِ الْعَظِيْمِ
الْمُجْاْهِدُ فِي سَبِيلِ رَبِّهِ
الْمُجْاْهِدُ فِي سَبِيلِ رَبِّهِ

تقدیر و تشکر:

با حمد و سپاس از خدای بی کران که شاهکار خلقتش را به گونه ای آفرید که منشا پیدایش علم، دین، اخلاق و هنر گردید و با التلاف ویژه و اعطای نعمت تعلق و تقکر او را از جهالت، نادانی و تاریکی رهانید و به نور علم و دانش رهنمون ساخت. حال که با لطف ایزد منان و همراهی ویاری استاد بزرگوارم، این پروژه انجام پذیرفت برخود وظیفه می دانم پس از سپاس و تشکر از ایزد پاک ویگانه هستی بخش جهان از استاد بزرگوارم تشکر و قدر دانی نمایم، هر چند قلم و زبان از بیان لطف و تلاشش فاقد است، که به قول معروف:

آب دریا را اگر نتوان کشید **هم به قدر عافیت باید چشید**

استاد ارجمند جناب آقای مهندس احمد رضا جعفری که به عنوان استاد راهنمای این پروژه، زحمت هدایت و راهنمایی اینجانب را در طی این پروژه بر عهده داشتند، کمال تشکر و قدردانی را دارم.

تقدیم به:

پدر عزیز و زحمت کش
مادر مهربان و فداکار
برادران گرامی و صمیمی
و خواهران محترم و با محبت خودم

که

از نگاهشان صلابت
از رفتارشان محبت
از کردارشان ایمان
از تلاششان پشتکار
و از صبرشان ایستادگی آموختم.

معرفی پروژه:

۱. پروژه مورد بررسی یک ساختمان ۵ طبقه بتنی می باشد.
۲. کاربری ساختمان در تمامی طبقات مسکونی است.
۳. محل پروژه شهرستان همدان است که از نظر پهنه بندی زلزله جز مناطق بالرزو خیزی زیاد محسوب می شود
۴. سیستم باربر جانبی ساختمان درجهت X و Y قاب خمشی متوسط می باشد.
۵. سیستم باربر تقلیلی، سقف تیرچه بلوک می باشد.
۶. نوع خاک زمین از نوع III می باشد.
۷. تنش مجاز خاک زیر پی 2kg/cm^2 می باشد.
۸. ارتفاع طبقه همکف ۲.۷ متر و سایر طبقات ۳ متر می باشد.
۹. دیوارهای جداگانه داخلی از نوع آجرموجوف به ضخامت ۱۰cm به همراه اندود گچ و خاک و گچ می باشد.
۱۰. دیوارهای پیرامونی از نوع دوچاره به ضخامت 23cm به همراه سنگ نما و یا اندود سیمان در یک طرف و اندود گچ و خاک، و گچ در طرف دیگر می باشد.
۱۱. در ضمن آنالیزو طراحی سازه و پی با برنامه های safe و etabs انجام گرفته است.

مصالح بتنی رده C21	
	جرم واحد حجم M
	وزن واحد حجم W
$2.1 \times 10^5 \text{ Kg/cm}^2$	مدول الاستیسیته E_s
	مقاومت فشاری بتن f_c
	تنش تسلیم میلگرد طولی F_y
	تنش تسلیم خاموت F_u

آیین نامه های مورداستفاده:

در این پروژه از آیین نامه های زیر جهت بارگذاری و طراحی سازه های بتنی استفاده شده است:

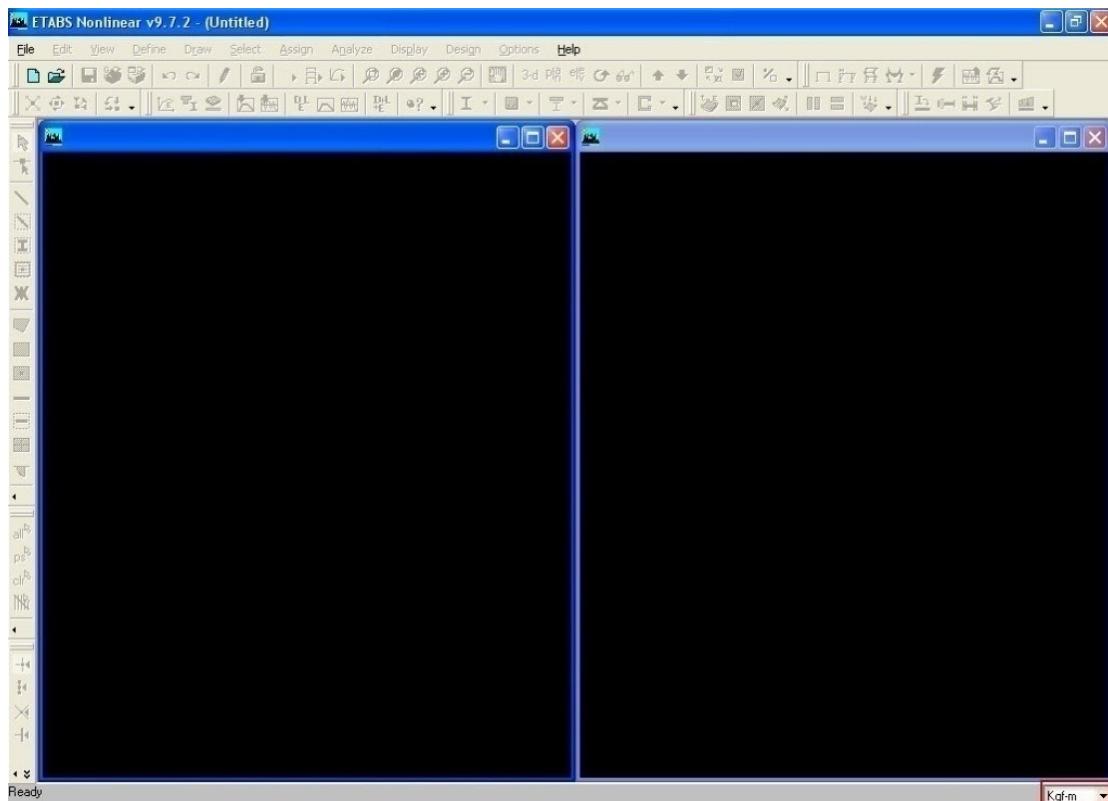
۱. بارگذاری ثقلی و جانبی براساس " مقررات ملی ساختمان: مبحث ششم - بارهای وارد بر ساختمان(1385)" و آیین نامه 2800
۲. طراحی اعضا بتنی براساس "مبحث ۹ مقررات ملی ساختمان آیین نامه مورد استفاده در نرم افزار Etabs ACI 318-05/IBC 2003" می باشد .

فهرست کلی مطالب

	بارگذاری	.۱
	مراحل انجام پروژه در ایتبس	.۲
	مقایسه زمان تناوب تجربی با زمان تناوب اصلی از Etabs	.۳
	کنترل تغییرشکل های جانبی سازه دراثربارهای جانبی زلزله Drift	.۴
	کنترل لزوم یا عدم لزوم اعمال برون از مرکزیت اتفاقی	.۵
	کنترل لزوم یا عدم لزوم تشدید برون از مرکزیت اتفاقی	.۶
	کنترل سازه دربرابر واژگونی	.۷
	کنترل برش پایه زلزله و توزیع این برش پایه درارتفاع سازه و مقایسه آن با نتایج نرم افزار	.۸
	طراحی دستی ستون	.۹
	طراحی تیر	.۱۰
	طراحی پیچشی تیرهایی که تحت پیچش می باشند	.۱۱
	طراحی سقف تیرچه بلوک	.۱۲
	طراحی پی در Safe	.۱۳
	کنترل برش یک طرفه درنووارهای پی	.۱۴
	محاسبه طول مهاری ووصله آرماتور ها در کشش و فشار:	.۱۵
		.۱۶

مراحل انجام پروژه بتنی در ایتبس

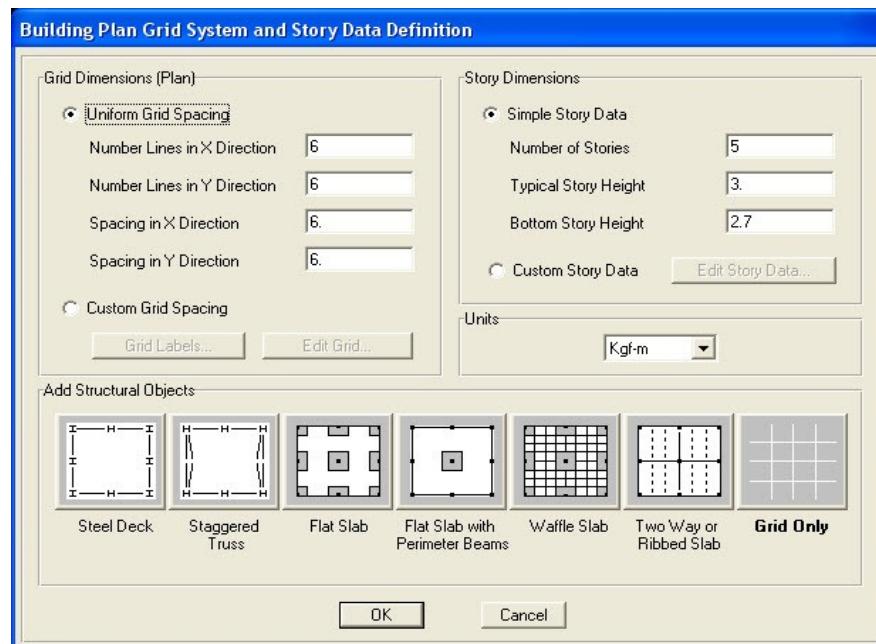
بعد از اجرای برنامه ایتبس در پنجره ظاهر شده، گوشه پایین سمت راست واحد رابه kgf-m تنظیم می کنیم.



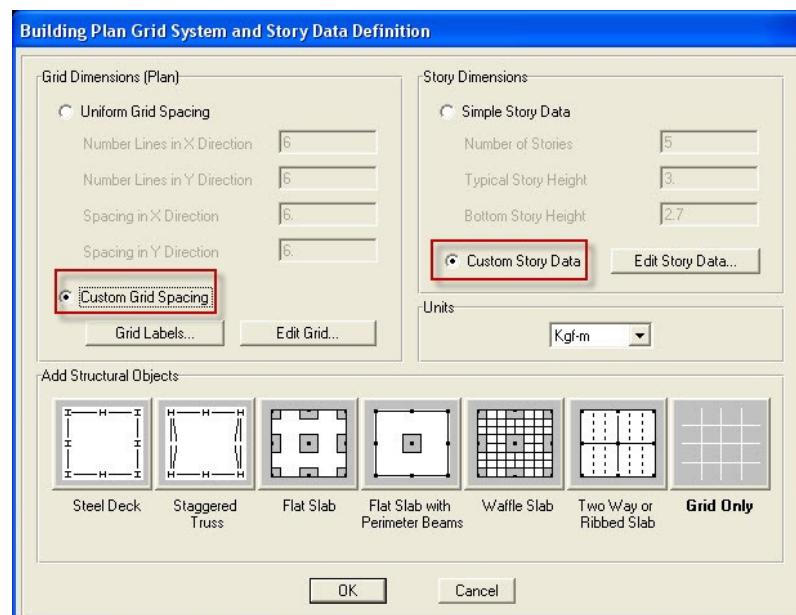
سپس به گزینه FILE/NEW MODEL می رویم و در پنجره باز شده گزینه No را انتخاب می کنیم

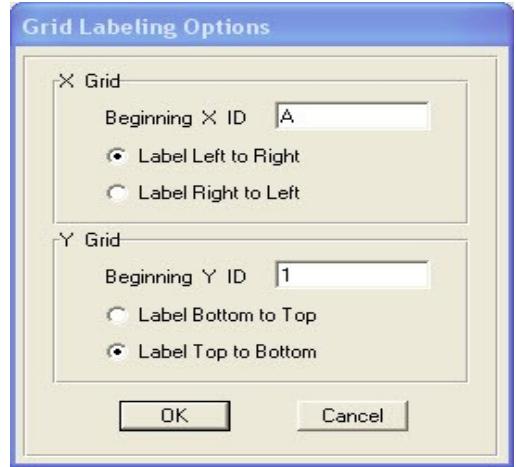


در پنجره ظاهر شده تنظیمات مر بوط به ارتفاع و فاصله بین محور هارا مطابق شکل زیر انجام می دهیم.

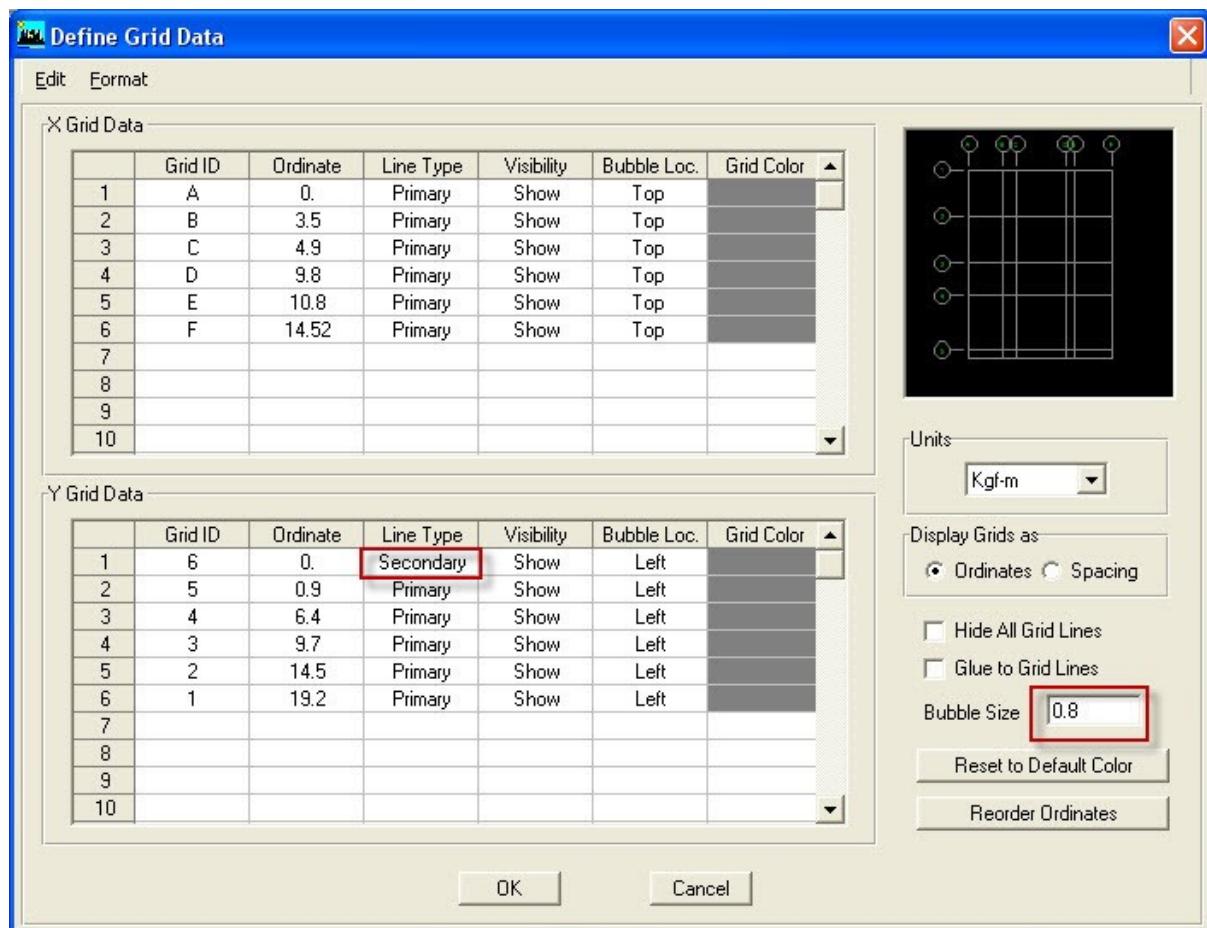


در همین پنجره گزینه های custom grid spacing و custom story data را انتخاب می کنیم. در گزینه Grid Labels کلیک کرده و مطابق شکل زیر اصلاح می کنیم.





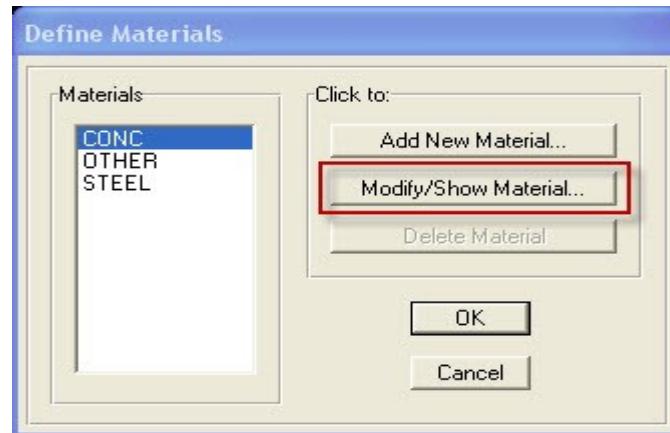
در گزینه Edit Grid تنظیمات زیر را انجام می دهیم که مربوط به فاصله ی بین محور ها می باشد. چون محور 6 کنسول می باشد در قسمت **line type** آن را به **secondary** تبدیل می کنیم.



تنظیمات مربوط به منوی Define

۱- تعریف مشخصات مصالح

گزینه **Material Properties** را انتخاب می کنیم و در پنجره **Define Materials** کلیک **Modify/Show Material** می کنیم و در پنجره ظاهر شده مشخصات **مصالح مصرفی** را وارد می کنیم



Material Property Data

Material Name	CONC	Display Color
Type of Material		Color
<input checked="" type="radio"/> Isotropic <input type="radio"/> Orthotropic		Concrete
Analysis Property Data		
Mass per unit Volume	255.	Design Property Data (ACI 318-05/IBC 2003)
Weight per unit Volume	2500.	Specified Conc Comp Strength, f'c
Modulus of Elasticity	2.188E+09	Bending Reinf. Yield Stress, fy
Poisson's Ratio	0.2	Shear Reinf. Yield Stress, fys
Coeff of Thermal Expansion	9.900E-06	<input type="checkbox"/> Lightweight Concrete
Shear Modulus	9.117E+08	Shear Strength Reduc. Factor

OK Cancel

2-ساخت مقاطع مورد نیاز

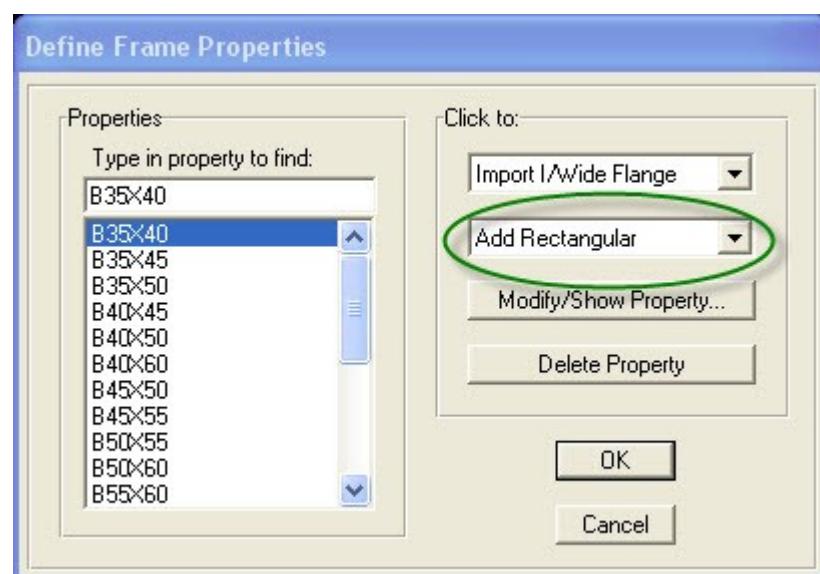
حال به گزینه Define Frame Section میرویم و از منوی کشویی دوم گزینه Add Rectangular را انتخاب می کنیم و در پنجره باز شده مقاطع تیر و ستون مورد نیاز را می سازیم که از هر کدام یک نمونه نشان داده شده است.

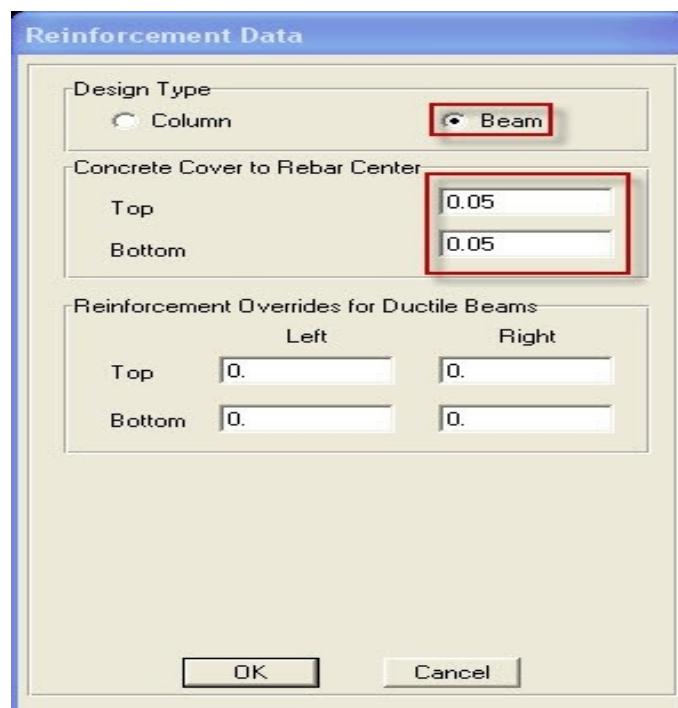
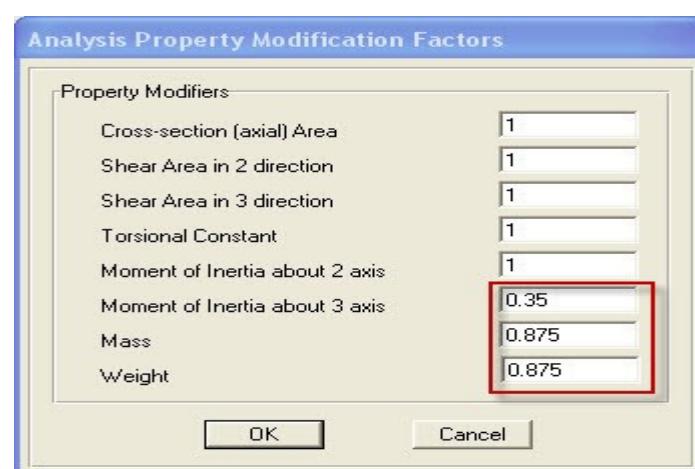
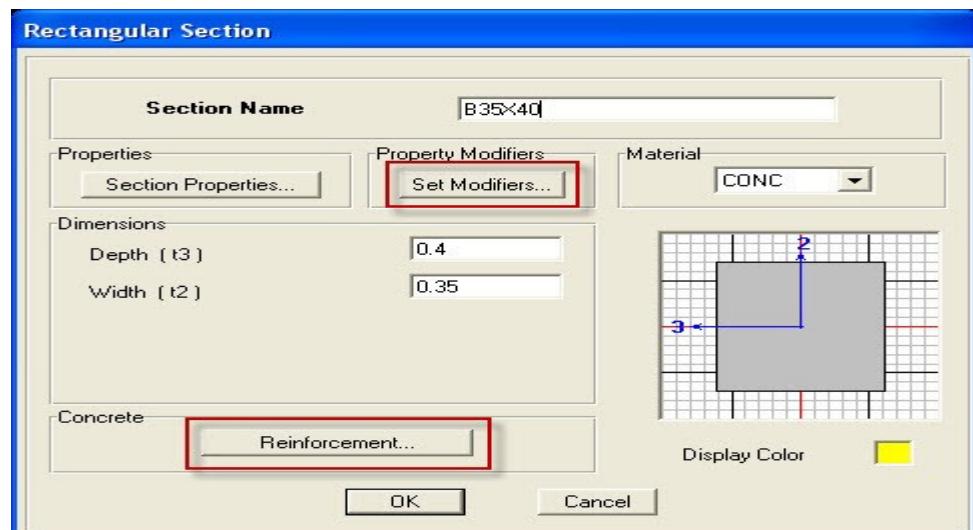
الف - ساخت تیر $35 \times 40 \text{ cm}$

در پنجره نشان داده شده مشخصات تیر را وارد کرده و بر روی گزینه Set Modifiers کلیک کرده و در پنجره باز شده سه گزینه آخر را که 0.35 مربوط به ضرایب ترک خوردنگی و دومی و سومی مربوط به اصلاح جرم و وزن می باشند که به صورت زیر محاسبه می شوند.

$$\frac{40-5}{40} = \frac{\text{دالارفلجمنٹ-تیر ارتفاع}}{\text{تیر}} = \text{ضرایب جرم و وزن}$$

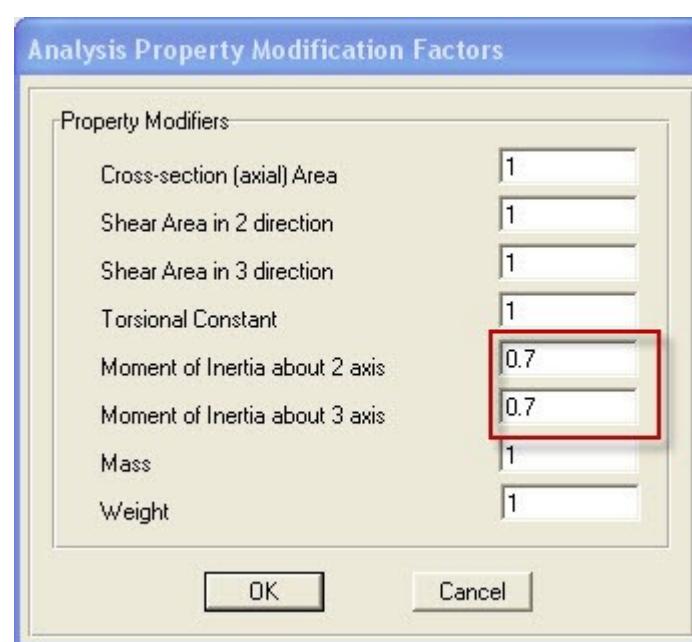
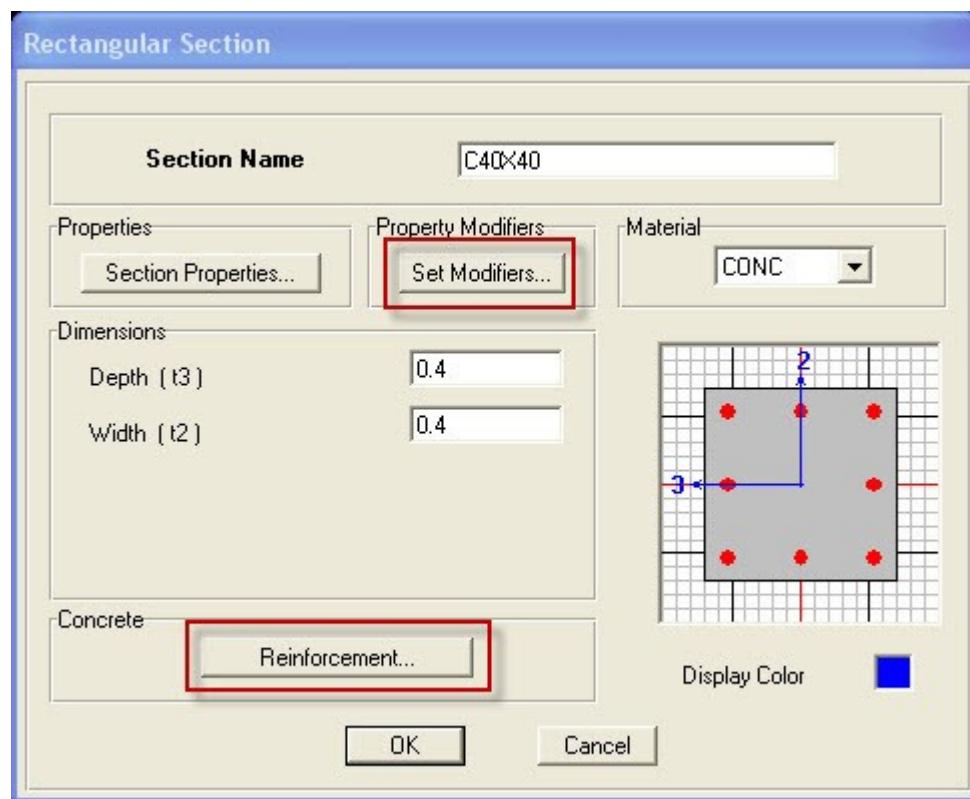
بعد از وارد کردن این اعداد پنجره را OK کرده و گزینه Reinforcement را انتخاب کرده و مطابق شکل زیر تنظیم می کنیم

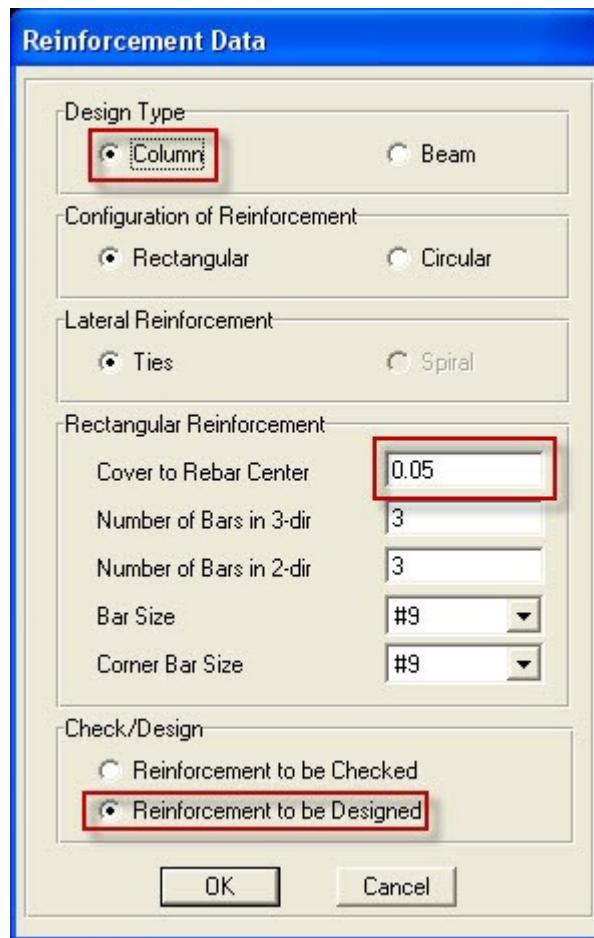




ب-ساخت ستون 40×40 C40

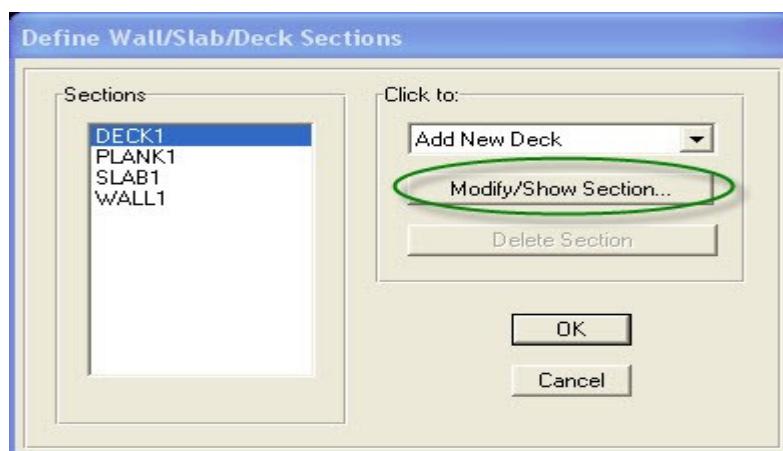
در پنجره نشان داده شده را مطابق مقطع تنظیم کرده و بر روی Set Modifiers کلیک کرده و ضرایب ترک خوردگی را در گزینه نشان داده شده وارد می کنیم که این عدد برای ستون 0.7 می باشد سپس OK کرده و بر روی گزینه Reinforcement کلیک کرده و مطابق شکل تنظیمات را انجام میدهیم.

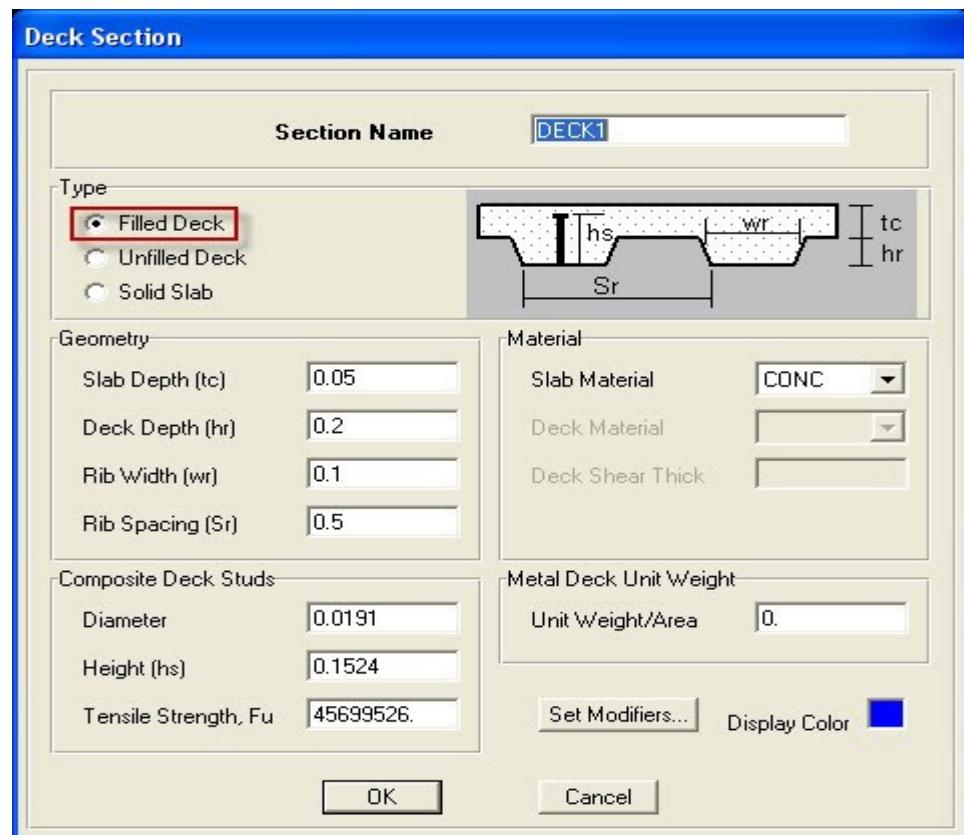




تعريف سقف :

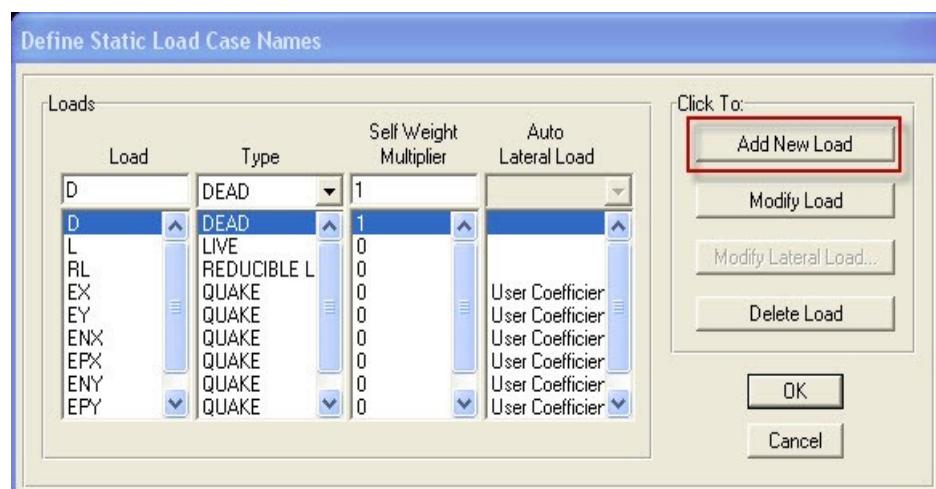
از گزینه Define/Wall/Slab/Deck Sections را انتخاب کرده و 1 Deck را انتخاب کرده و بر روی گزینه Modify>Show Section را انتخاب کرده و در پنجره ظاهر شده مشخصات سقف کرومیت را وارد می کنیم.

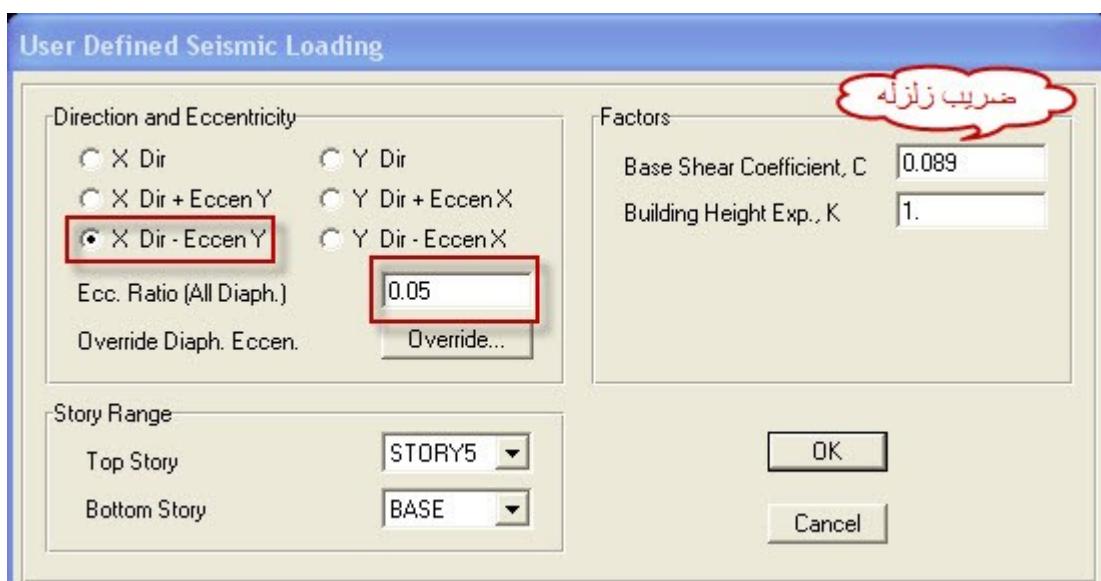
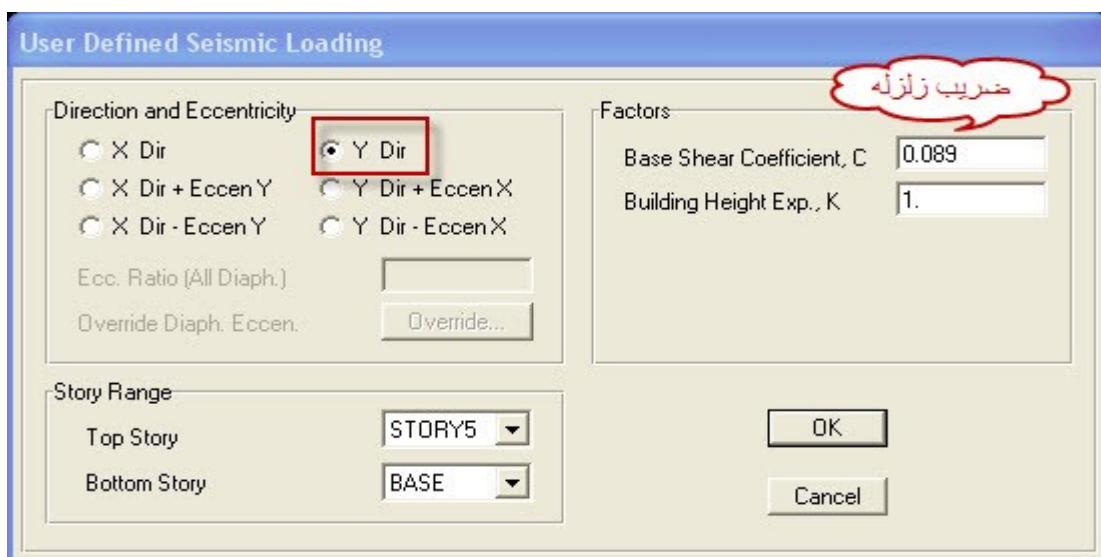
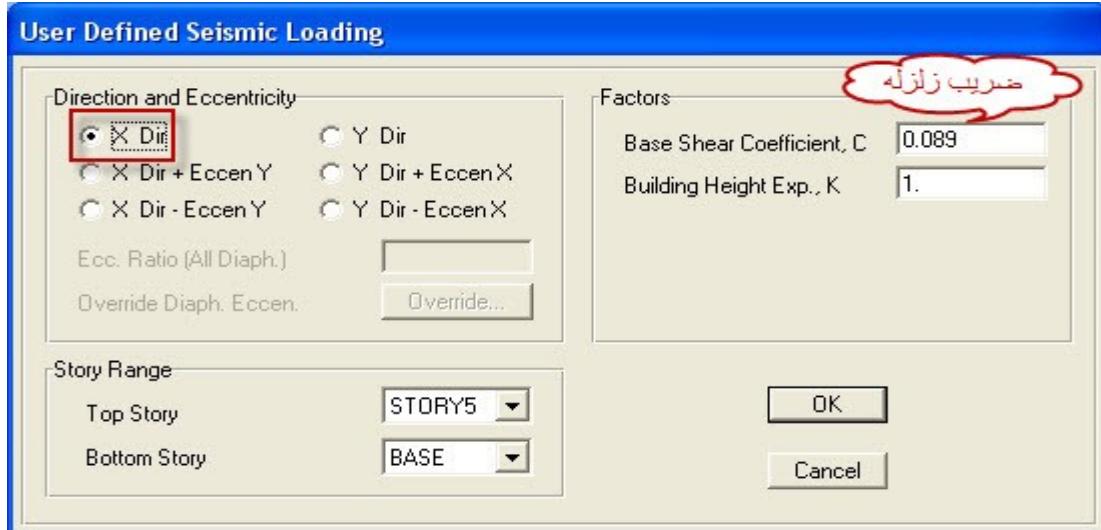




معرفی حالات بار استاتیکی

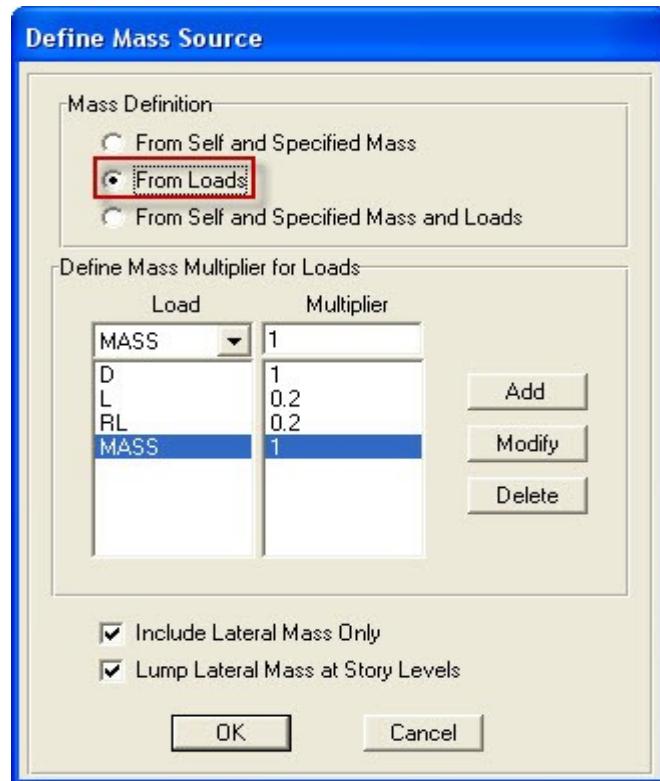
گزینه Define/Static Load Cases را انتخاب کرده و در پنجره ظاهر شده حالات بار استاتیکی را معرفی می کنیم در حالات بار زلزله روی گزینه Modify Later Load کلیک کرده و ضریب زلزله را وارد می کنیم . به حالات EP_Y و EN_X و EN_Y خروج برون از مرکزیت 5 درصد را اعمال می کنیم .





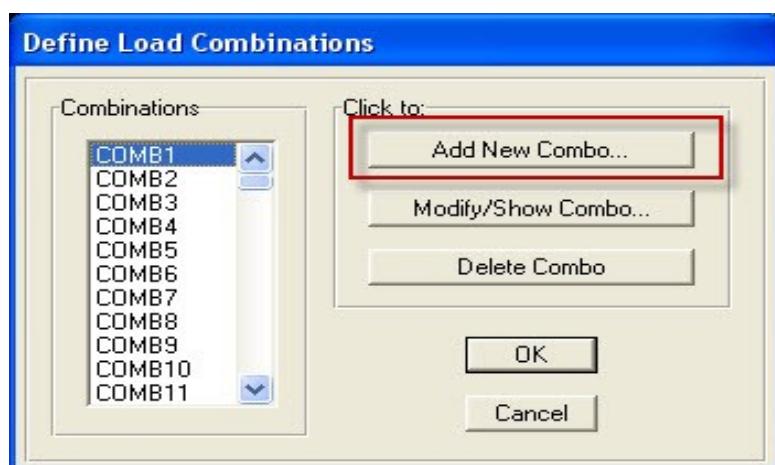
معرفی گزینه محاسبه خودکار جرم سازه

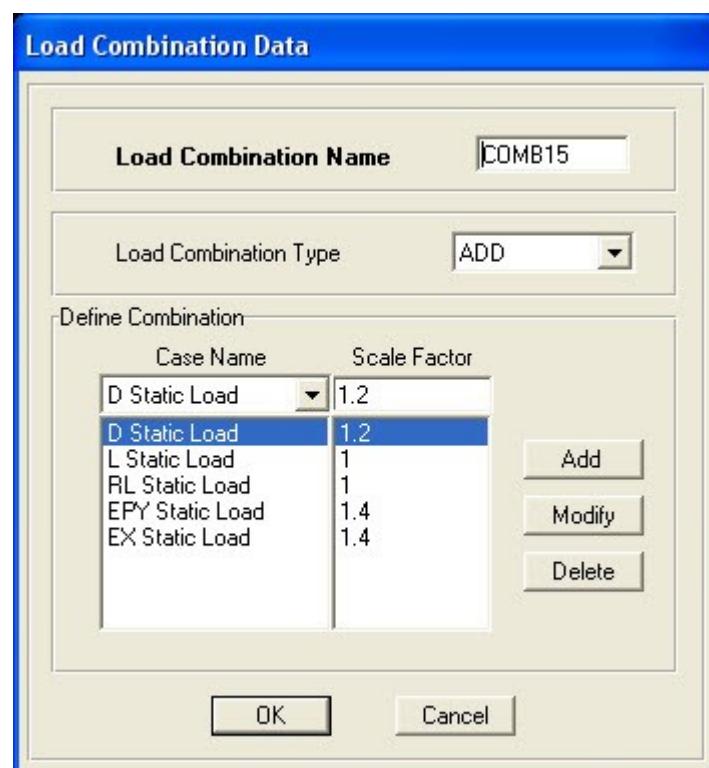
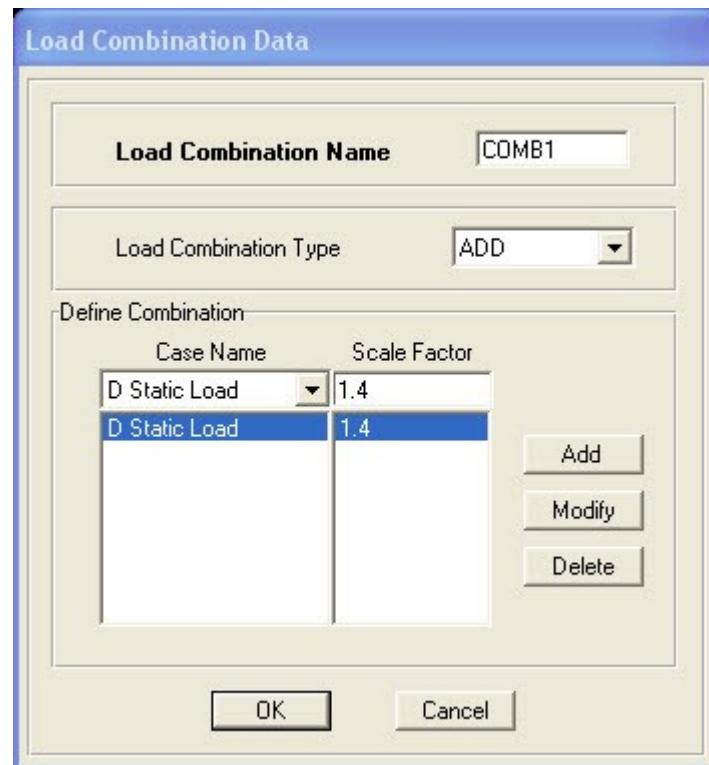
گزینه Define /Mass Source را انتخاب کرده و پنجره ظاهر شده را طبق شکل کامل می کنیم .
توجه شود که چون کاربری پروژه مسکونی می باشد 20 درصد بار زنده را شامل می شود



معرفی ترکیب بارهای طراحی

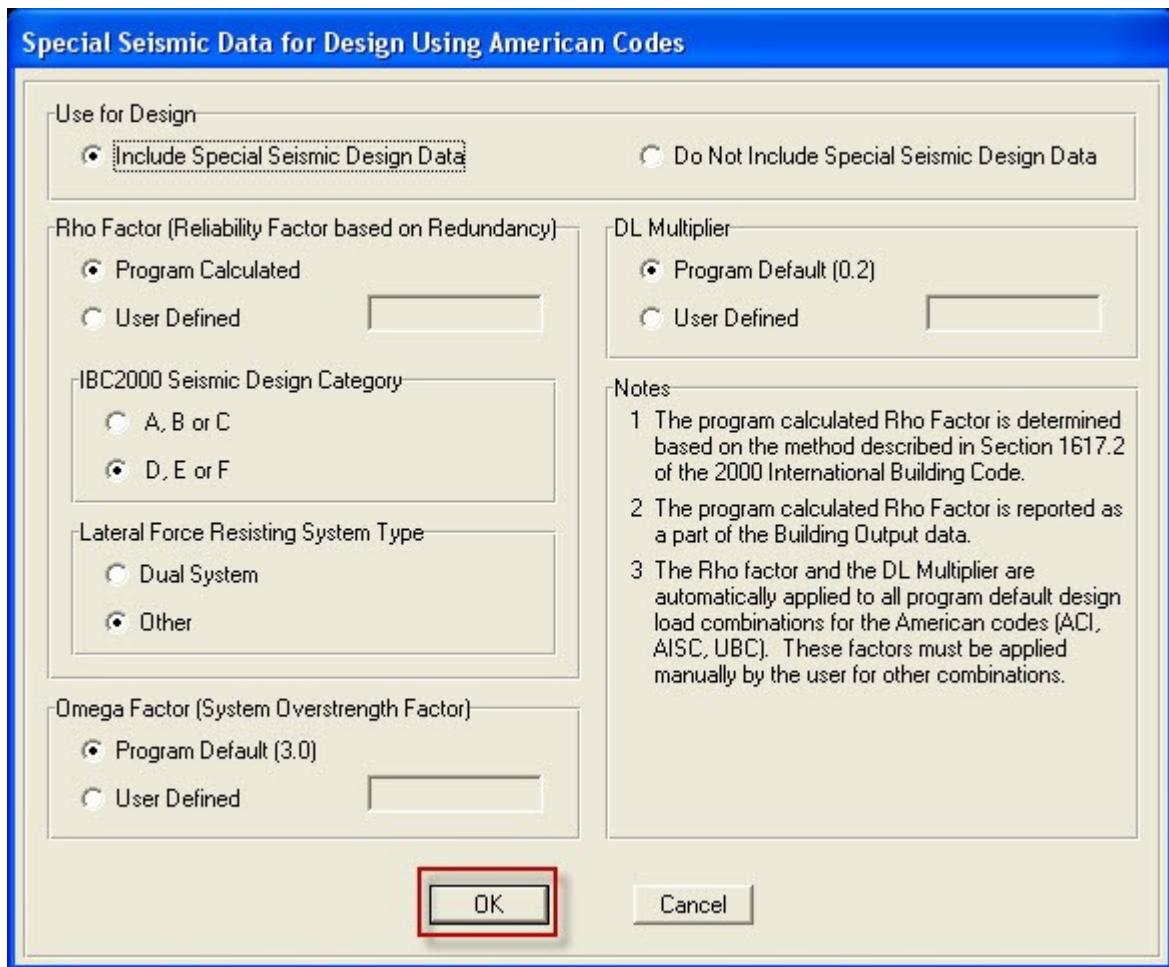
این ترکیب بارها را طبق ایین نامه AISC-ASD 89 و به روش تحلیل استاتیکی وارد می نماییم .
به گزینه Define/Load combination می رویم و بر روی Add new combo کلیک کرده
و ترکیب بارها را وارد طبق آیین نامه وارد می کنیم.





تنظیمات طراحی لرزه ای

از گزینه Define /Special Seismic Load Effects طراحی لرزه ای انجام می شود که ما در حالت پیش فرض قرار می دهیم. چون برای ساختمنهای بتی دارای اهمیت نیست.



شروع مدلسازی سازه

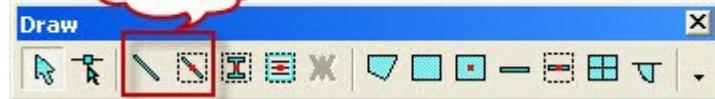
برای این کارازگزینه Draw استفاده می کنیم. برای سازه های بتی برای ترسیم اعضا خطی کلا باید بصورت پیوسته (Continuous). ترسیم گردد. چون وزن خر پشته کمتر از 25 درصدوزن بام است از مدل سازی آن صرفنظر می کنیم و در ادامه بار آن را بصورت متمرکز به چهار ستون اطراف راه پله اعمال می کنیم. برای ترسیم از گزینه های زیر استفاده می کنیم.



Properties of Object

Property	C45X45
Moment Releases	Continuous
Angle	0.
Plan Offset X	0.
Plan Offset Y	0.

ترسيم نير



Properties of Object

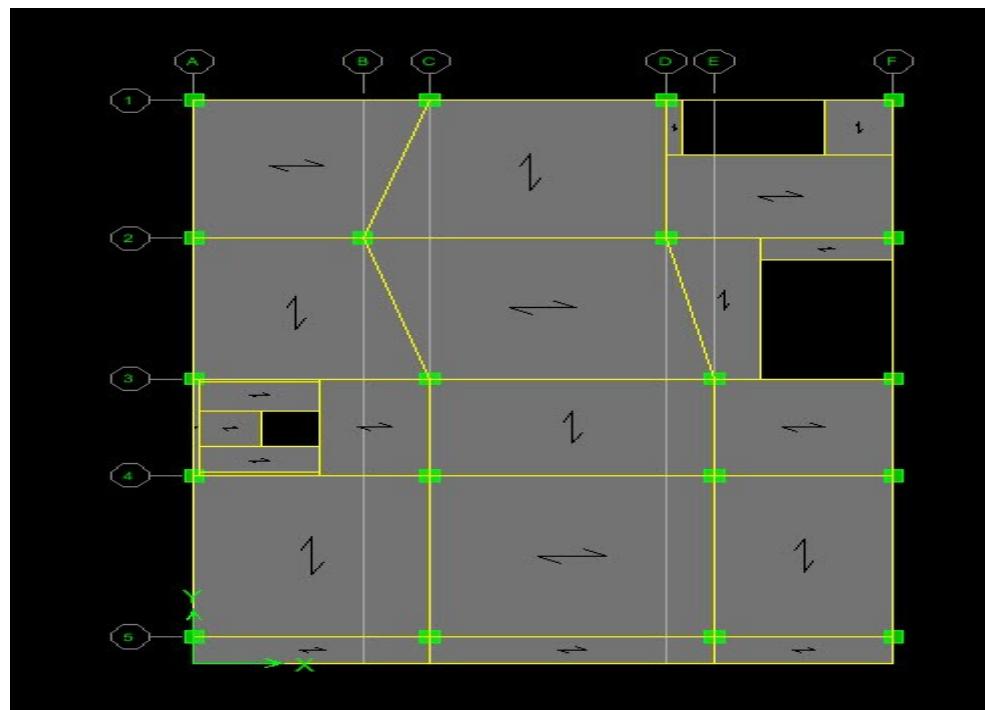
Type of Line	Frame
Property	B35X45
Moment Releases	Continuous
Plan Offset Normal	0.
Drawing Control Type	None <space bar>

ترسيم سقف



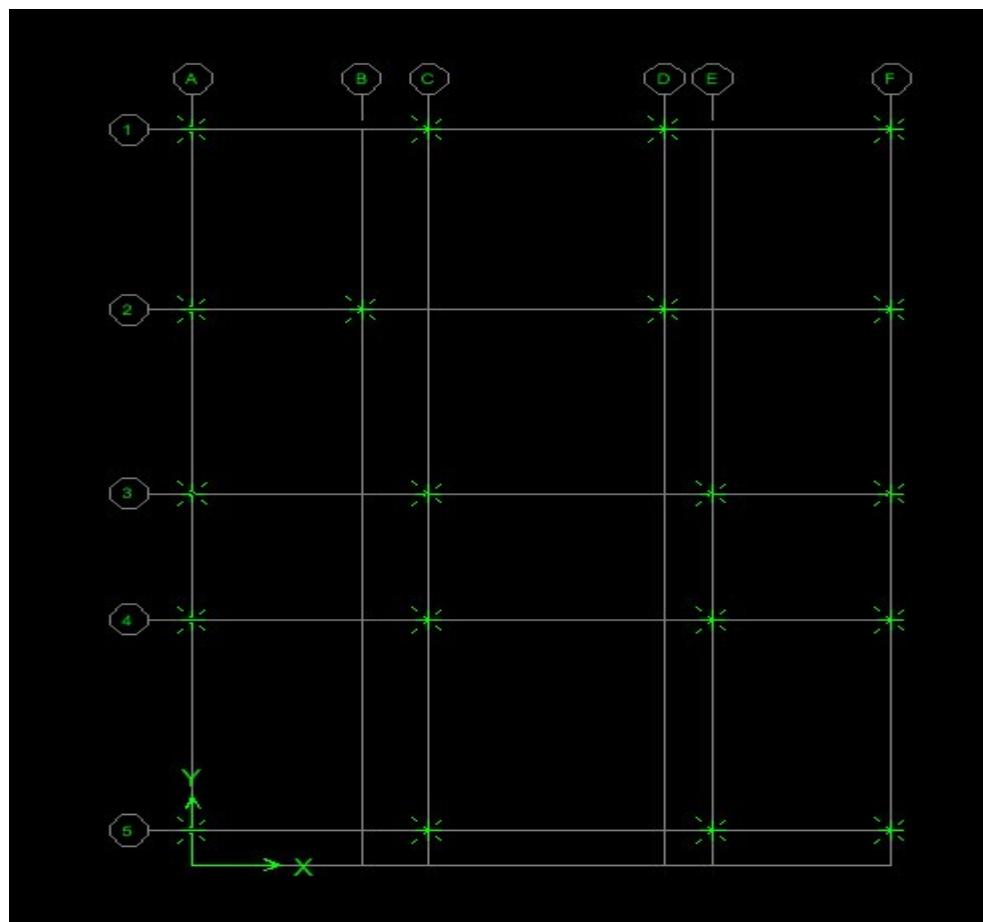
Properties of Object

Property	DECK1
Local Axis	0. (90)
X Dimension (if no drag)	0.
Y Dimension (if no drag)	0.

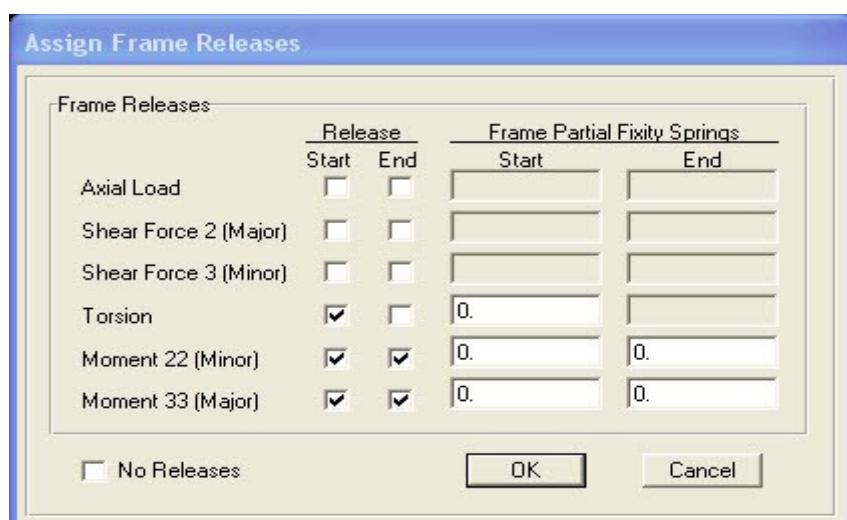
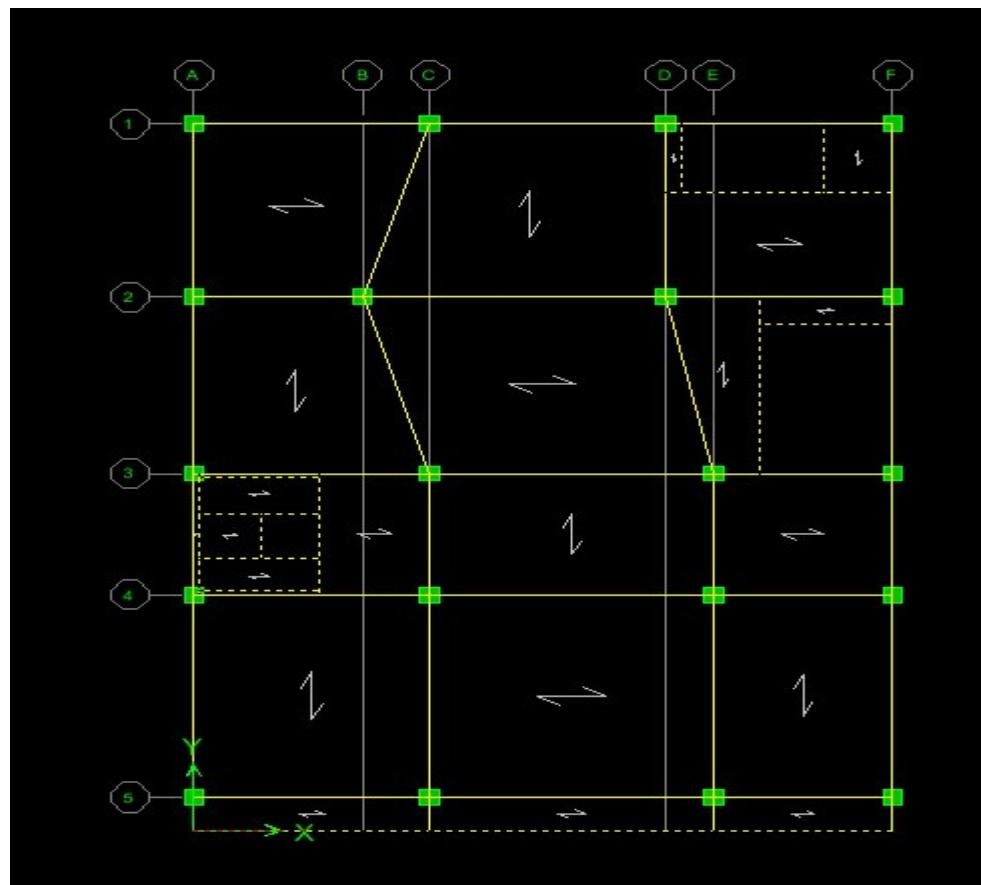


تعريف شرایط تکیه گاهی برای اتصال ستونها به پی

ابتدا به پلان Base رفته و همه نقاط اتصال ستون به پی را انتخاب کرده و با مراجعه به قسمت تمام درجات آزادی شش گانه را تیک می زنیم.

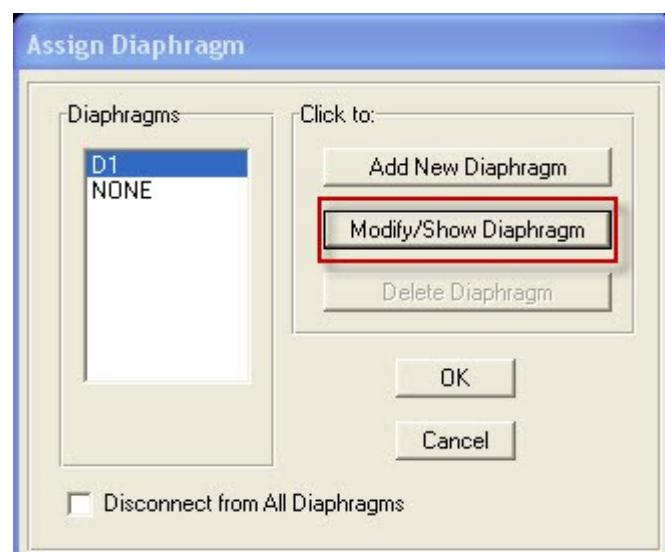
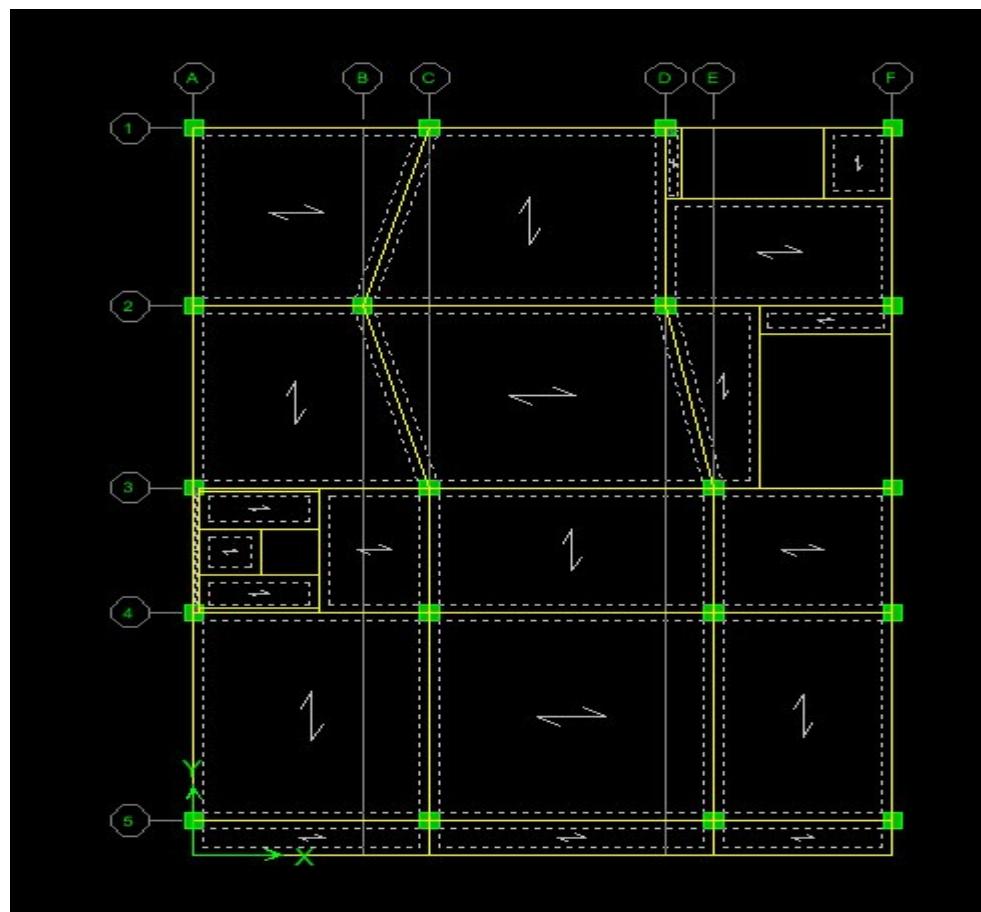


برای جلوگیری از بزرگ شدن مقطع تیر هابه علت پیچش اعضايی که عامل ایجاد پیچش می باشند را انتخاب کرده و آنها را مفصلی تعریف می کنیم. برای این کار بعد از انتخاب عضو ها به **Assign/Frame /Line/Frame releases/Partial Fixity** گزینه زفته و در پنجره ظاهر شده مطابق شکل تنظیم می کنیم. و بعدا باید بصورت دستی برای 0.67 درصد پیچش طراحی می شود. و میلگردهای آن به مقطع اضافه شود.



اختصاص دیافراگم صلب به سقف ها

ابتدا اعضای صفحه ایرا انتخاب می کنیم بعد به قسمت Rigid DI را انتخاب می کنیم و در قسمت Modify/Show Diaphragms رفته و گزینه Rigid را انتخاب می کنیم و بعد ok را می زنیم

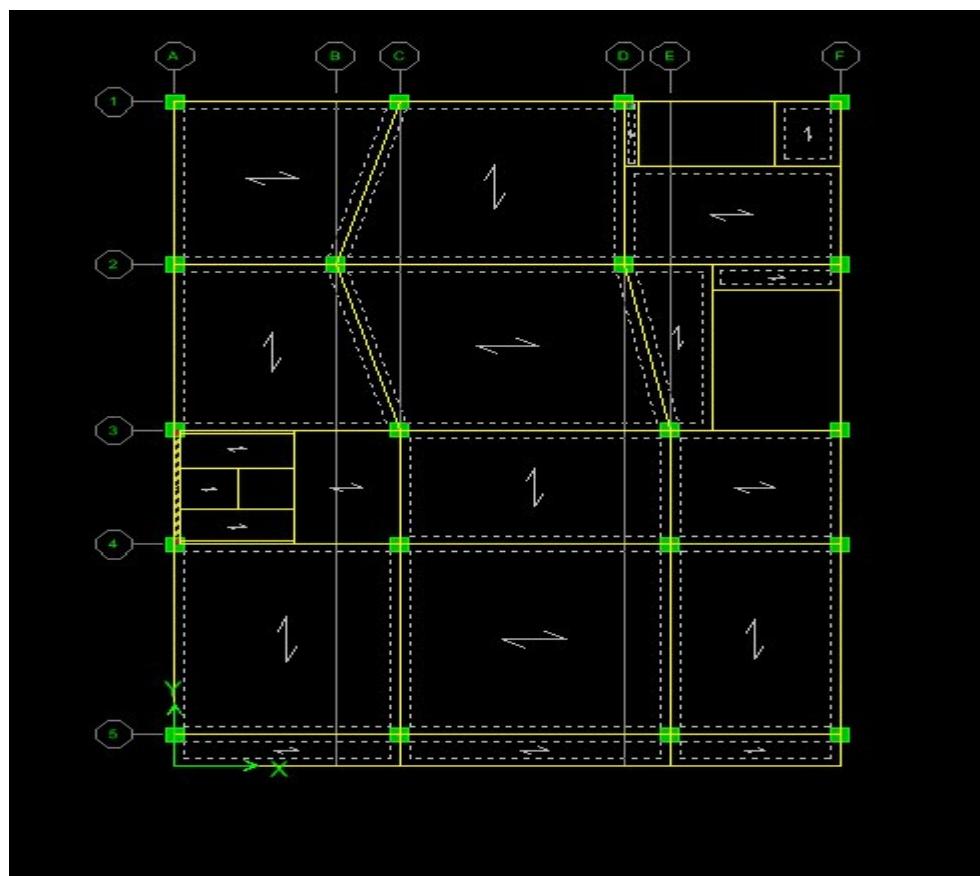


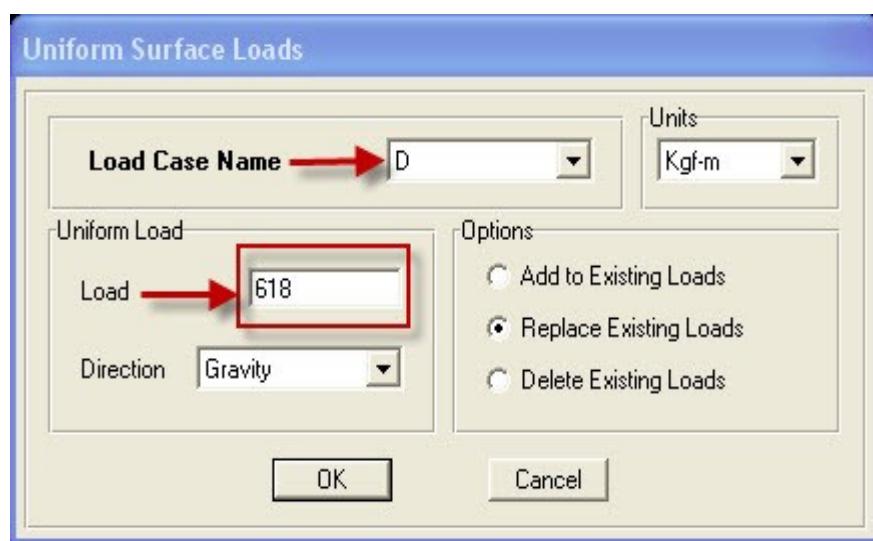
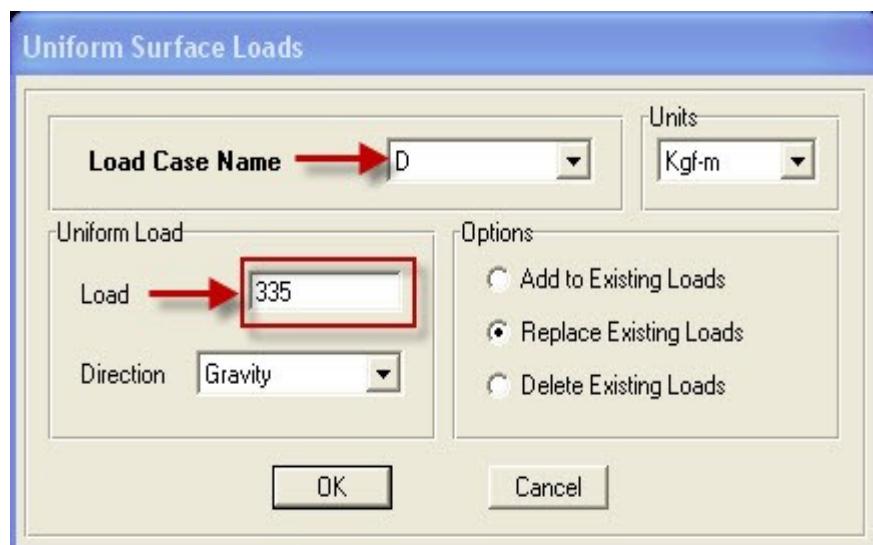
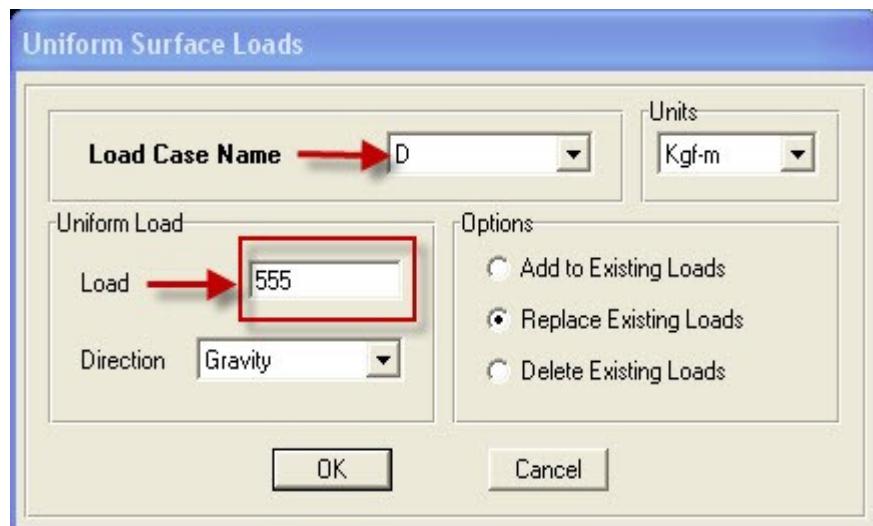


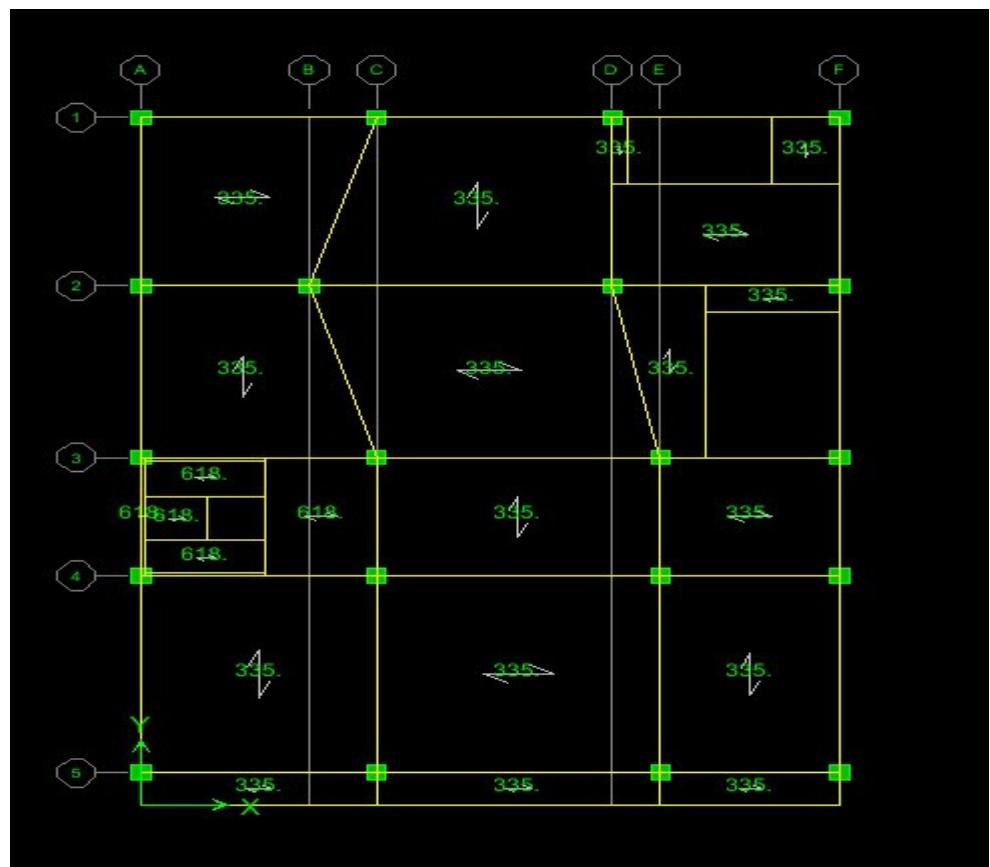
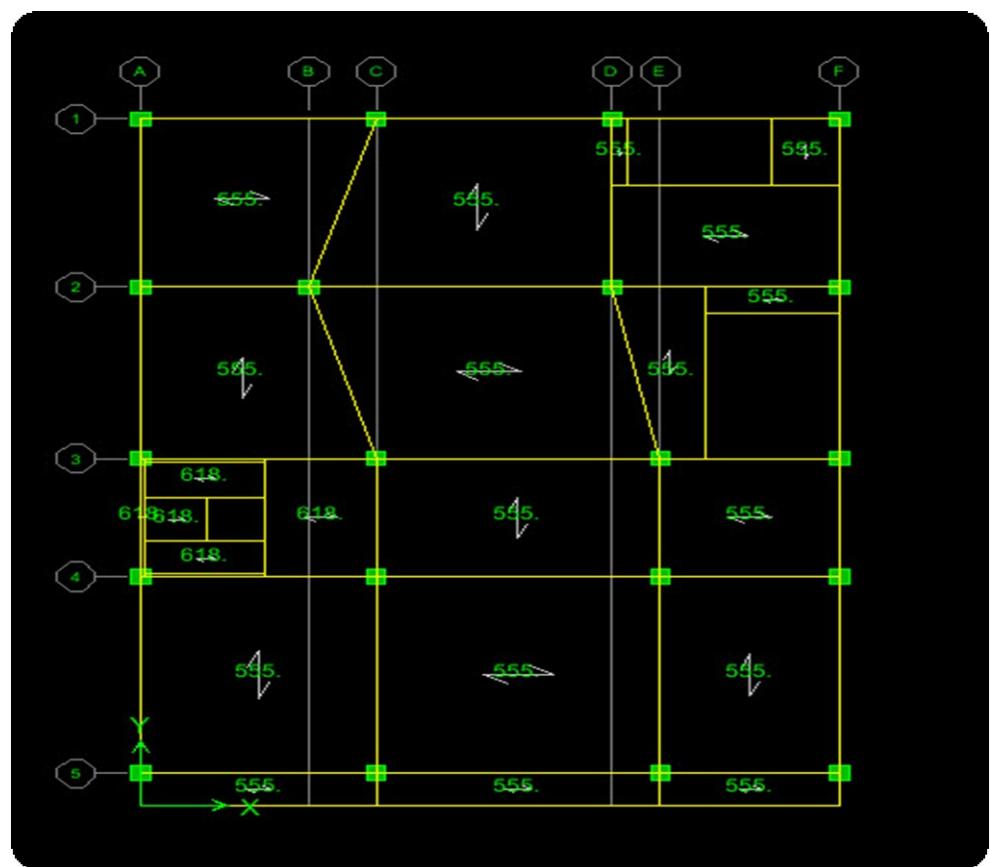
بار گذاری سازه

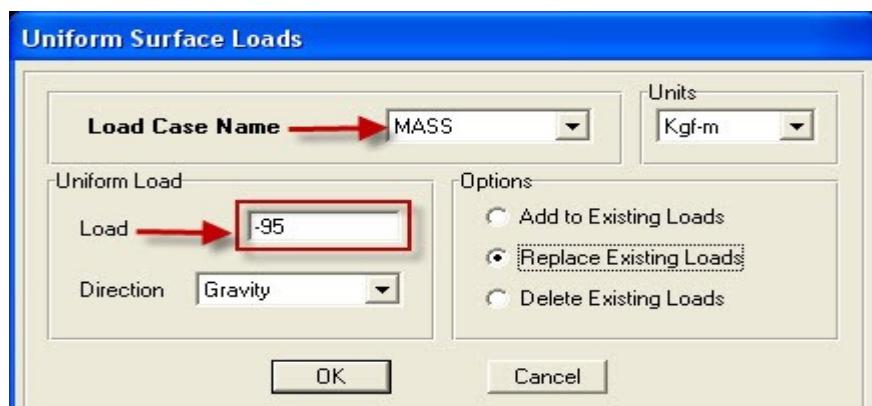
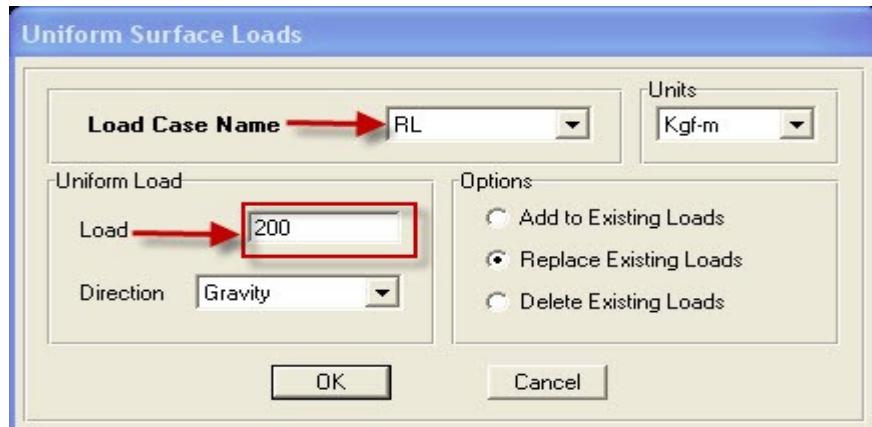
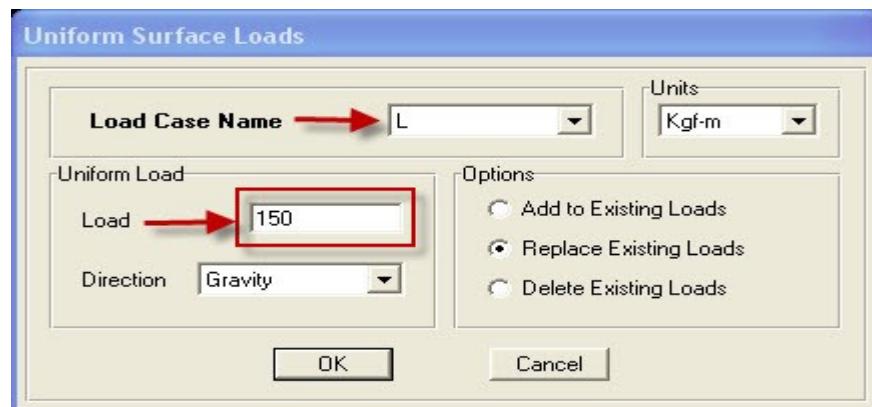
1- اعمال بارهای گسترده مرده و زنده سقف ها:

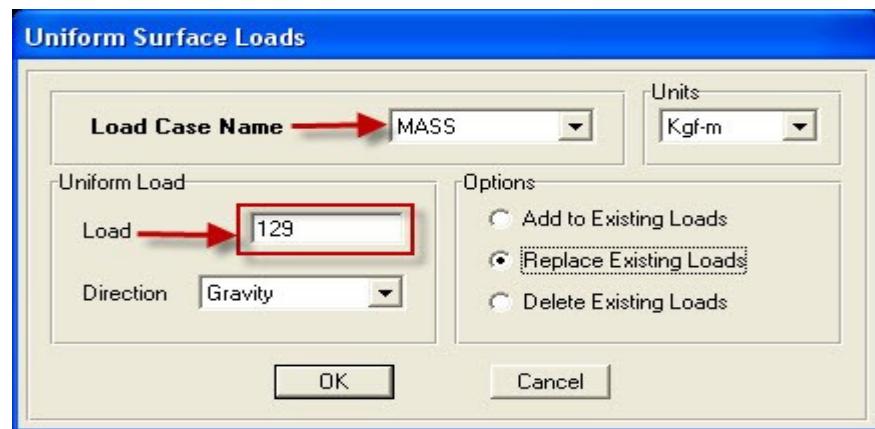
سقف هارا انتخاب کرده و به گزینه [Assign/Shell/Area Loads/Uniform](#) رفته و بارهای مرده و زنده طبقات شبیب و بام و راه پله را وارد می کنیم. برای طبقات بام و طبقه اول بار Mass وجود دارد که آنها را نیز وارد می کنیم. برای طبقات نیز کاهش سه بار داریم که بصورت RL آنها را وارد می کنیم.





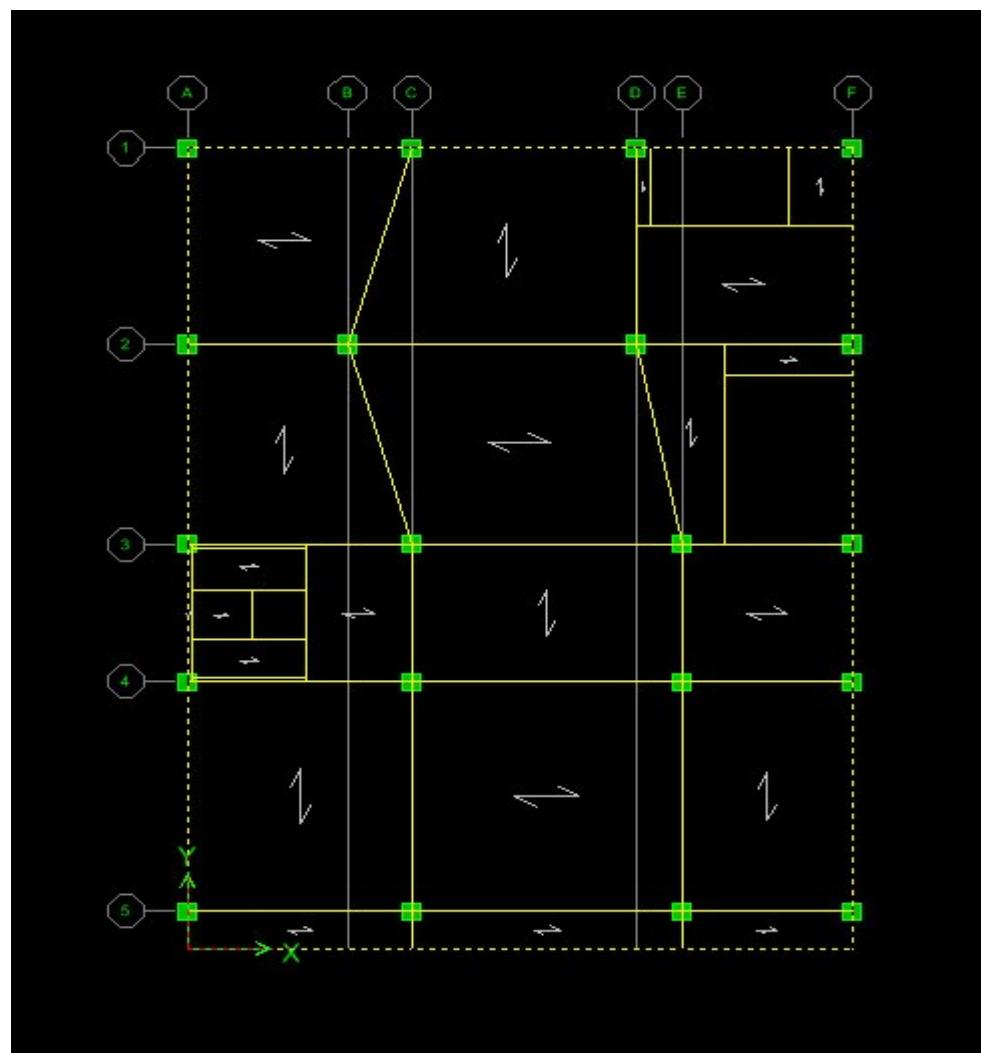






۲- اعمال بار خطی ناشی از دیوارهای پیرامونی به تیرهای پیرامونی

ابتدا تیرهای کناری را انتخاب کرده و به گزینه Assign/Frame/Line load /Distributed که در منوی انتخاب کرد و بار خطی مرده مورد نظر را وارد می کنیم. از بار مرده بار Add Mass را نیز باید برای طبقه اول و بام اعمال کنیم.



Frame Distributed Loads

Load Case Name → D Units: Kgf-m

Load Type and Direction: Forces (radio button selected), Gravity (dropdown menu)

Options: Replace Existing Loads (radio button selected)

Trapezoidal Loads

	1	2	3	4
Distance	.0	.25	.75	.1
Load	0	0	0	0

Relative Distance from End-1 Absolute Distance from End-1

Uniform Load: Load 702

OK Cancel

Frame Distributed Loads

Load Case Name → D Units: Kgf-m

Load Type and Direction: Forces (radio button selected), Gravity (dropdown menu)

Options: Replace Existing Loads (radio button selected)

Trapezoidal Loads

	1	2	3	4
Distance	.0	.25	.75	.1
Load	0	0	0	0

Relative Distance from End-1 Absolute Distance from End-1

Uniform Load: Load 208

OK Cancel

Frame Distributed Loads

Load Case Name → MASS Units: Kgf-m

Load Type and Direction: Forces (radio button selected), Gravity (dropdown menu)

Options: Replace Existing Loads (radio button selected)

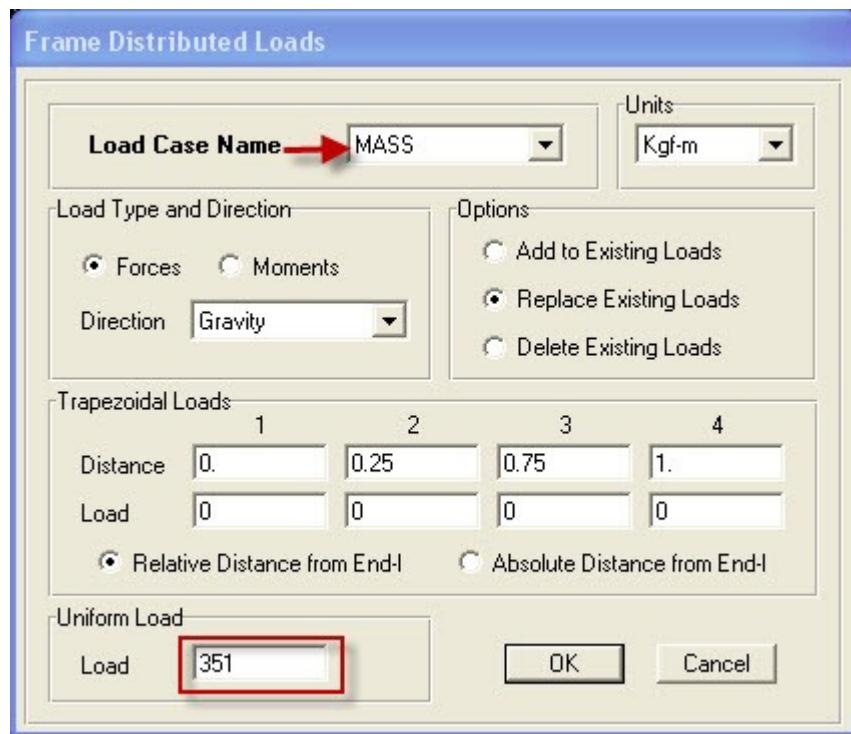
Trapezoidal Loads

	1	2	3	4
Distance	0.	0.25	0.75	1.
Load	0	0	0	0

Relative Distance from End-1 Absolute Distance from End-1

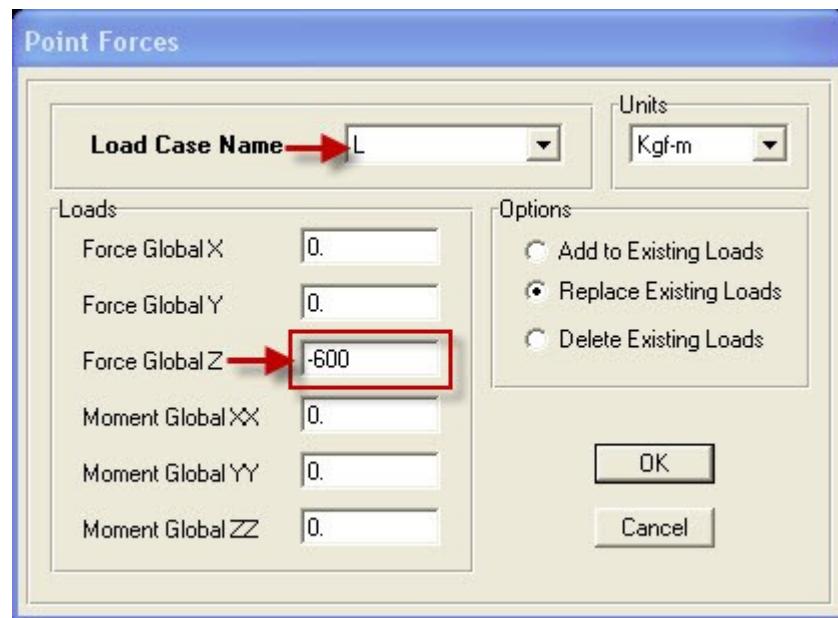
Uniform Load: Load -39

OK Cancel



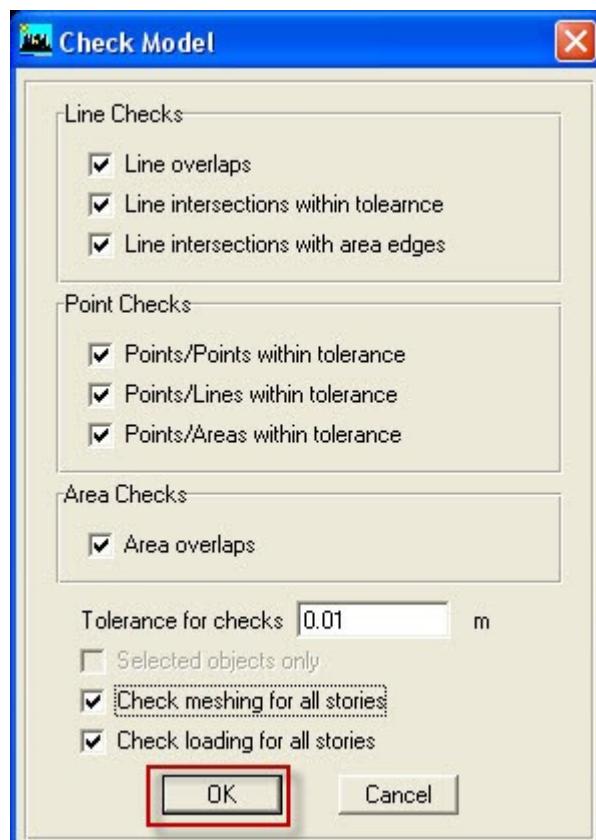
بار مرکز فقط برای چهار ستون اطراف راه پله داریم که ناشی از بار خرپشته می باشد. ابتدا چهار ستون اطراف راه پله را انتخاب می کنیم. به گزینه Assign/Joint/point loads / Forces رفته وبار مرده وبار زنده خرپشته را مطابق شکل وارد می کنیم.

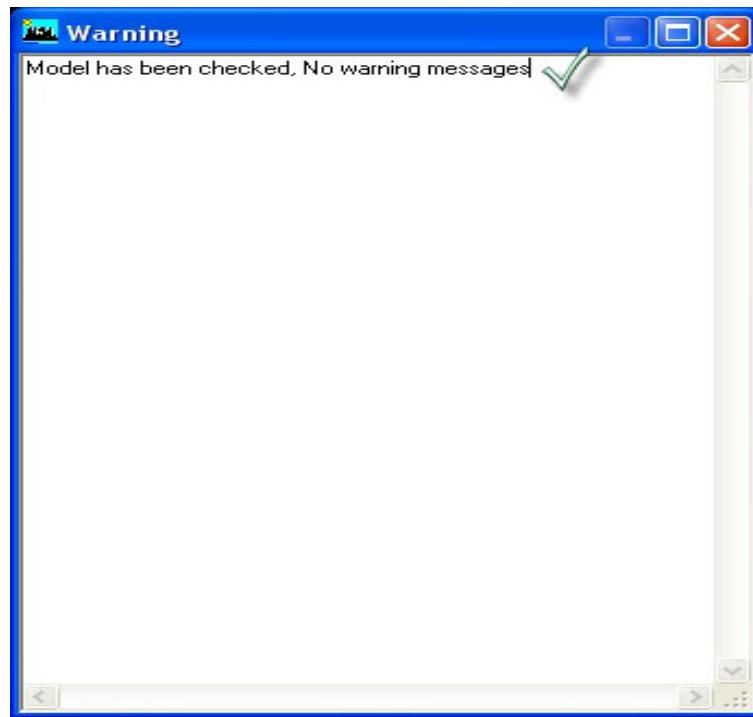




تنظیمات آنالیز سازه

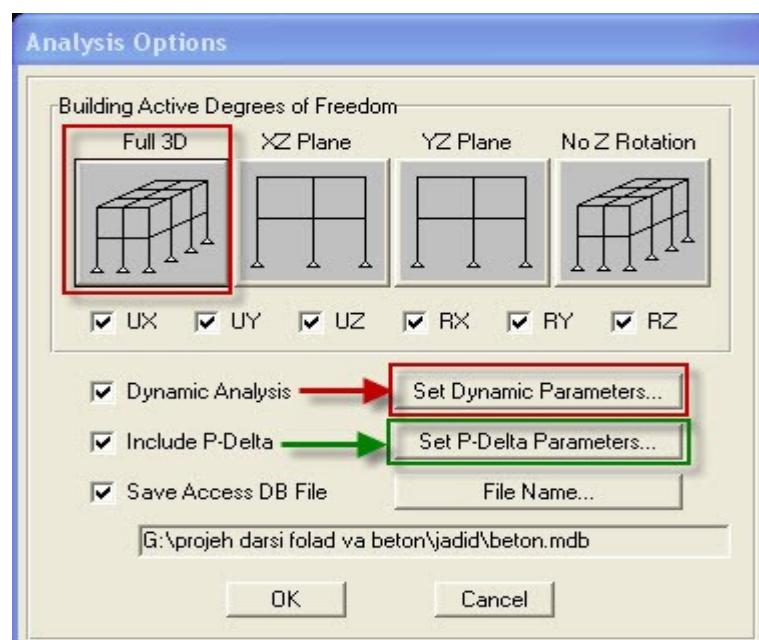
کنترل مدل : به گزینه [Analyze/Check Model](#) رفته و در پنجره ظاهر شده همه گزینه ها را تیک زده و [OK](#) می کنیم در پنجره جدید باز شده باید پیغام مطابق شکل داده شود. در غیر اینصورت در مدلسازی خطای وجود دارد که باید برطرف شود. (مثل روی هم افتادگی برخی اعضاء)

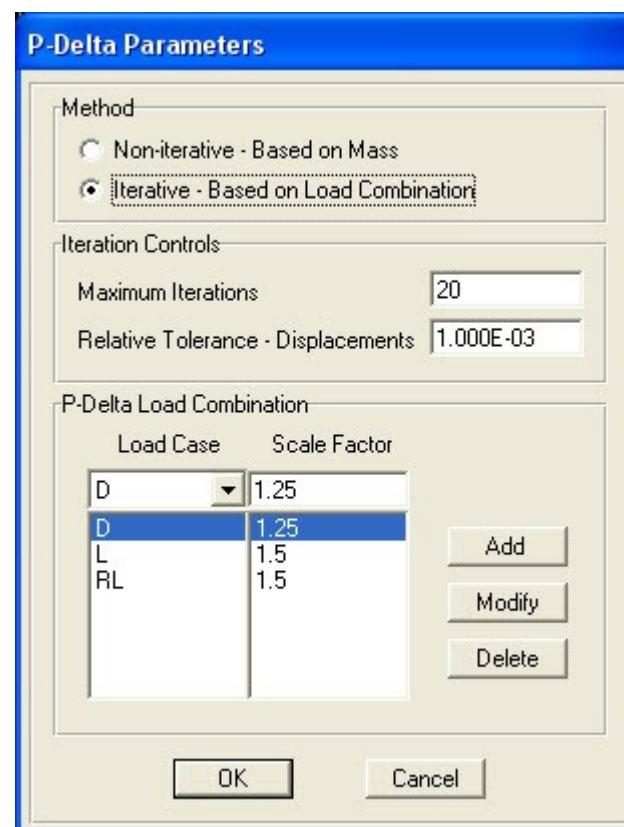
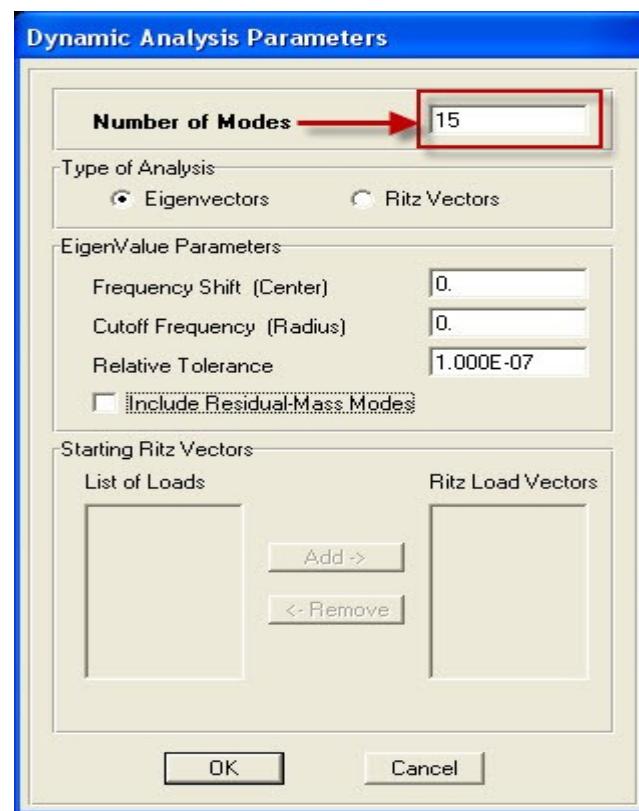




حال به گزینه Analysis/Set Analysis Option رفته و در پنجره ظاهر شده روی گزینه 3d Full Dynamic کلیک کرده تا همه گزینه ها تیک زده شوند. در همین پنجره گزینه Set Dyanamic Parameters را تیک زده و برروی Analysis کلیک کرده.

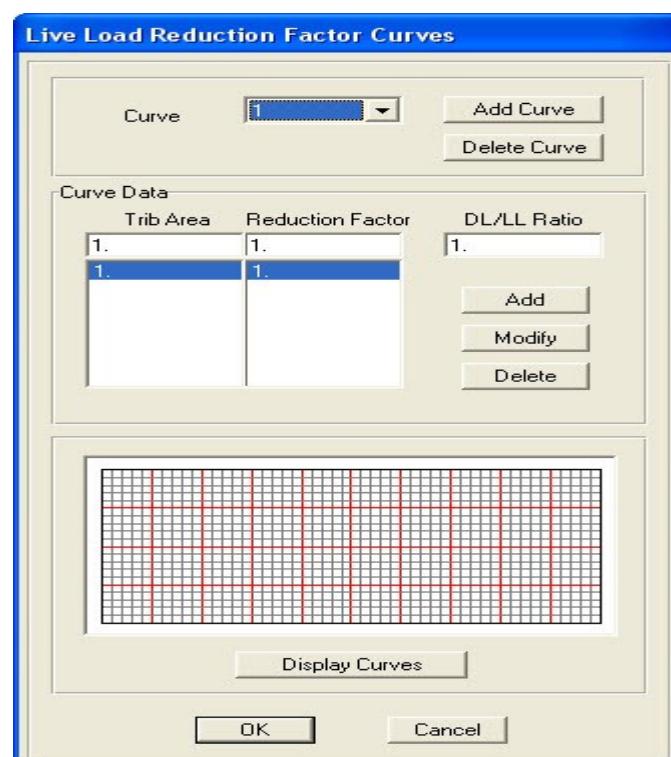
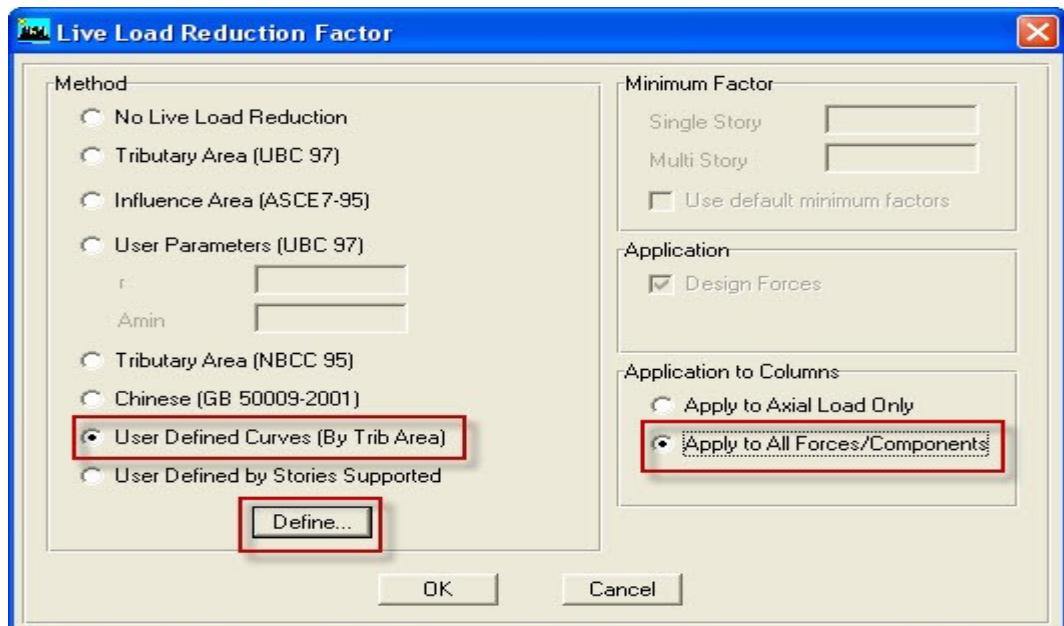
کلیک کرده و فقط در خانه اول عدد 15 را وارد کرده و بعد OK می کنیم تا به پنجره قبلی برگردیم. حال گزینه include p-Delta parameters کلیک کرده و برروی set p-Delta parameters می کنیم. و مطابق شکل تنظیم می کنیم:





انجام تنظیمات مربوط به کاهش بار زنده:

برای این کار به گزینه Options/Preferences.../Live Load Reduction می‌رویم در پنجره ظاهر شده تنظیمات را مطابق شکل انجام داده روی Define کلیک می‌کنیم و در پنجره جدید باز شده یکبار $\frac{Dl}{LL}$ را 0.1 و یکبار 10 فرض می‌کنیم تا کاهش سه بار مستقل از نسبت بار مرده به زنده باشد و بعد پنجره باز شده را مطابق شکل تنظیم می‌کنیم.



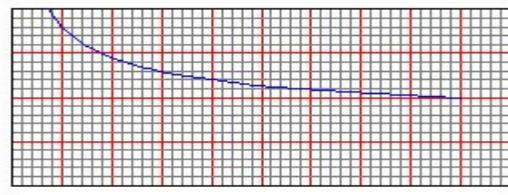
Live Load Reduction Factor Curves

Curve Add Curve Delete Curve

Curve Data

Trib Area	Reduction Factor	DL/LL Ratio
18.	1.	10.
18.	1.	<input type="text" value="10."/>
25.	0.9	
36.	0.8	
49.	0.73	
64.	0.675	
81.	0.63	
100.	0.6	

Add Modify Delete



Display Curves

OK Cancel

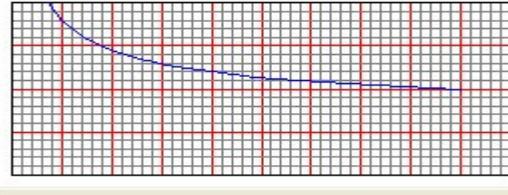
Live Load Reduction Factor Curves

Curve Add Curve Delete Curve

Curve Data

Trib Area	Reduction Factor	DL/LL Ratio
18.	1.	0.1
18.	1.	<input type="text" value="0.1"/>
25.	0.9	
36.	0.8	
49.	0.73	
64.	0.675	
81.	0.63	
100.	0.6	

Add Modify Delete



Display Curves

OK Cancel

شروع آنالیز سازه:

قبل از آنالیز سازه مدل را کنترل می کنیم تا اشتباه در مدل سازی نداشته باشیم. بعد از این کار شروع به آنالیز سازه می کنیم. برای این کار یا از روی صفحه کلید دکمه F5 را می زنیم یا روی نوار ابزار نشان داده شده کلیک می کنیم بعد از اتمام آنالیز به قسمت

روی نوار ابزار نشان داده شده کلیک می کنیم که پیغام خطا File/Last Analysis Run Log رفته و متن باز شده را با دقت مطالعه می کنیم که پیغام خطا (Warning) یا اخطار (Error) نداشته باشد



```
BEGIN ANALYSIS 2011/09/09 09:51:56
MAXIMUM MEMORY BLOCK SIZE (BYTES) = 64.000 MB

ELEMENT FORMATION 09:51:56
NUMBER OF JOINT ELEMENTS FORMED = 29
NUMBER OF SPRING ELEMENTS FORMED = 0
NUMBER OF FRAME ELEMENTS FORMED = 770
NUMBER OF SHELL ELEMENTS FORMED = 120
NUMBER OF CONSTRAINTS FORMED = 5

REDUCTION OF CONSTRAINTS AND RESTRAINTS:
NUMBER OF
CONSTRAINT MASTER DOF BEFORE REDUCTION = 15
COUPLED CONSTRAINT/RESTRAINT MASTER DOF = 0
CONSTRAINT MASTER DOF AFTER REDUCTION = 15

EQUATION SOLUTION 09:51:57
TOTAL NUMBER OF EQUILIBRIUM EQUATIONS = 735
APPROXIMATE "EFFECTIVE" BAND WIDTH = 71

NUMBER OF EQUATION STORAGE BLOCKS = 1
MAXIMUM BLOCK SIZE (8-BYTE TERMS) = 50340
SIZE OF STIFFNESS FILE(S) (BYTES) = 396.168 KB

NUMBER OF EQUATIONS TO SOLVE = 735
NUMBER OF STATIC LOAD CASES = 11
NUMBER OF ACCELERATION LOADS = 6
NUMBER OF NONLINEAR DEFORMATION LOADS = 0

CURRENT P-DELTA ANALYSIS ITERATION = 0
MAXIMUM NUMBER OF ITERATIONS ALLOWED = 20

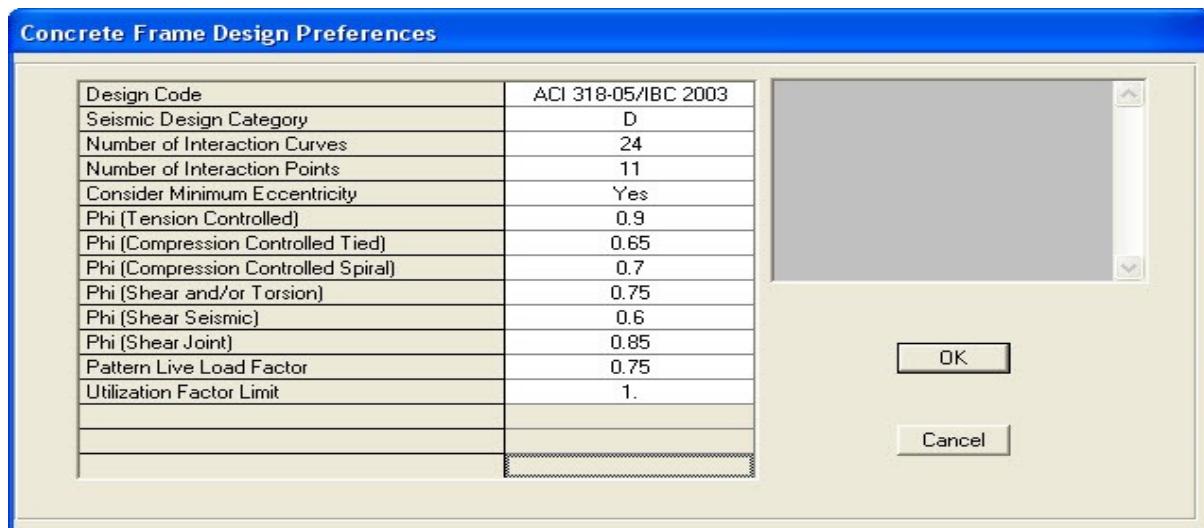
CURRENT DISPLACEMENT MAGNITUDE = 0.010861
For Help, press F1
```

برای مشاهده نیروی داخلی اعضاء و تغییر شکل ها و می توان از پنجره نشان داده شده استفاده کرد.



تنظیمات طراحی از منوی Option / preferences

تنظیمات طراحی را بر اساس آئین نامه Alsc-Asd 89 انجام می دهیم برای این کار روی گزینه Options/Preferences/concrete Frame Design می رویم و در پنجره باز شده مطابق شکل تنظیم می کنیم.

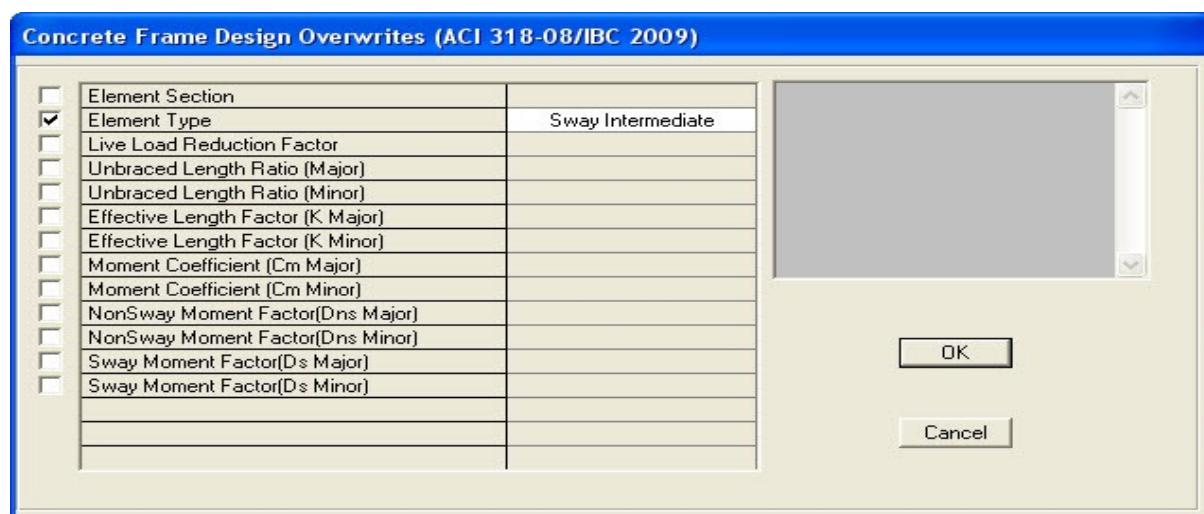


تنظیمات قبل از طراحی از منوی Design

برای این کار تنظیمات مربوط به بادبند-تیر و ستون چون با هم فرق می کنند جدگانه انتخاب می کنیم و تنظیمات مربوط به هر کدام را انجام می دهیم. برای این کار به گزینه

Design/concrete Frame Design/View/ReviseOverwrites

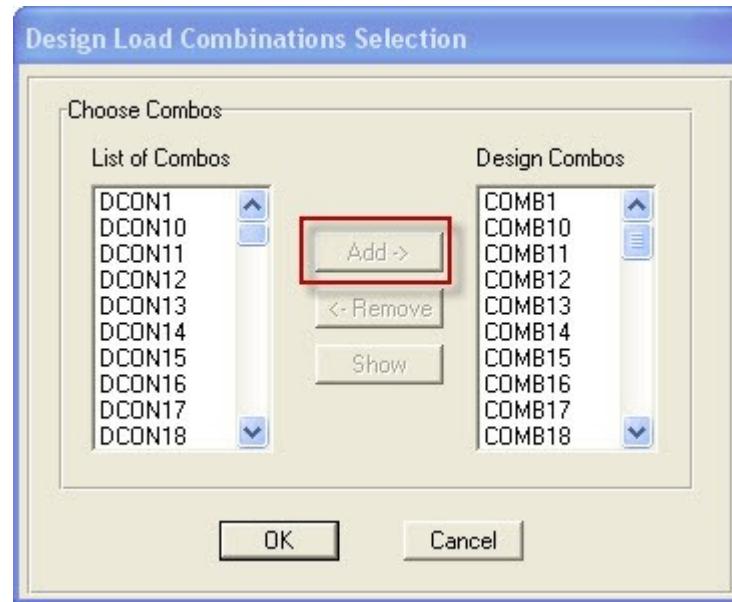
رفته و مطابق شکل تنظیمات مربوط برای قاب خمشی متوسط را انجام می دهیم.



انتخاب ترکیب بار های طراحی قبل از طراحی

به گزینه Design/ concrete Frame Design/ Design Combo

رفته و در پنجره باز شده ترکیب بار های ساخته شده را انتخاب می کنیم و Add می کنیم.



شروع طراحی

به گزینه

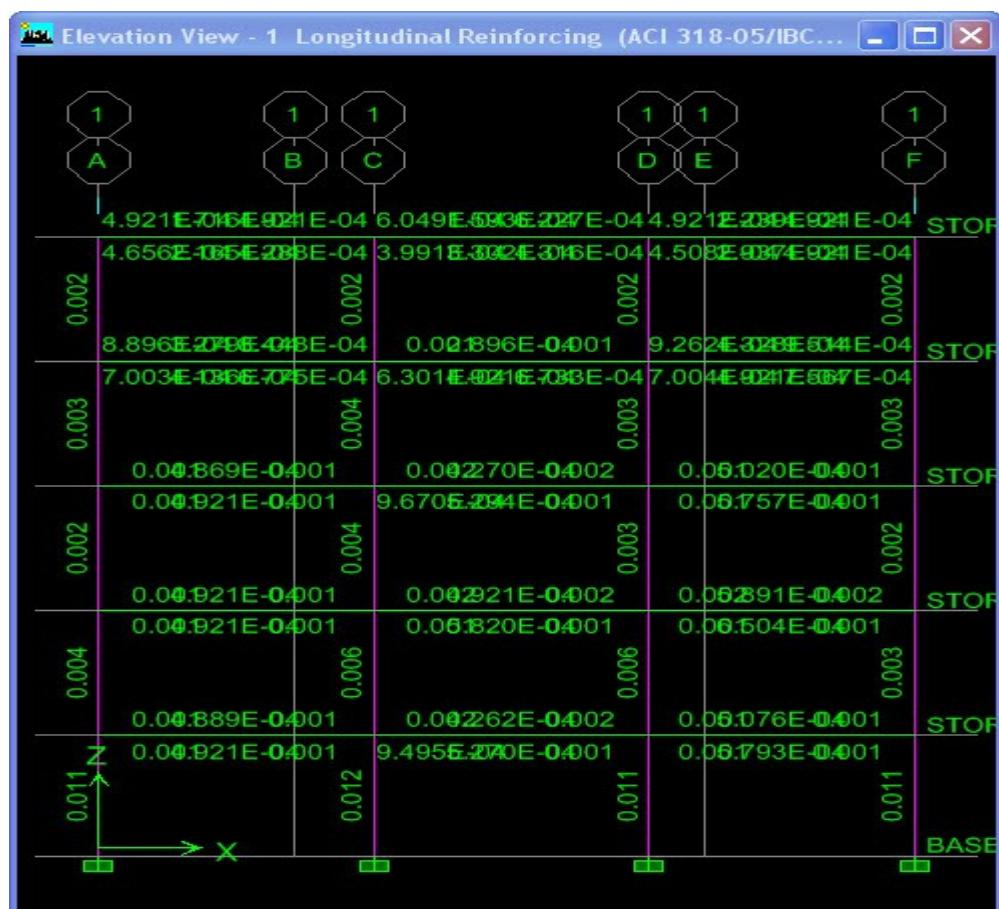
Design/concreteFrame Design/Start Frame Design/Check Of Structure

می رویم تا شروع به طراحی شود. بعد از اتمام فرآیند طراحی روی المانهای که در صدمیلگرهای طولی را نشان می دهد برای اینکه بدانیم از چه مقطعی برای عضوها استفاده شده به گزینه

نشان داده شده را انتخاب کرده و OK می کنیم تا عضو ها براساس ابعاد نشان دهد. اگر مقطعی

جوابگو نبود که به رنگ قرمز نشان داده می شود. بروی آن عضو کلیک کرده و در پنجره جدید

گزینه Element Section را تیک زده و مقطع آن را بزرگتر انتخاب می کنیم.



Display Design Results

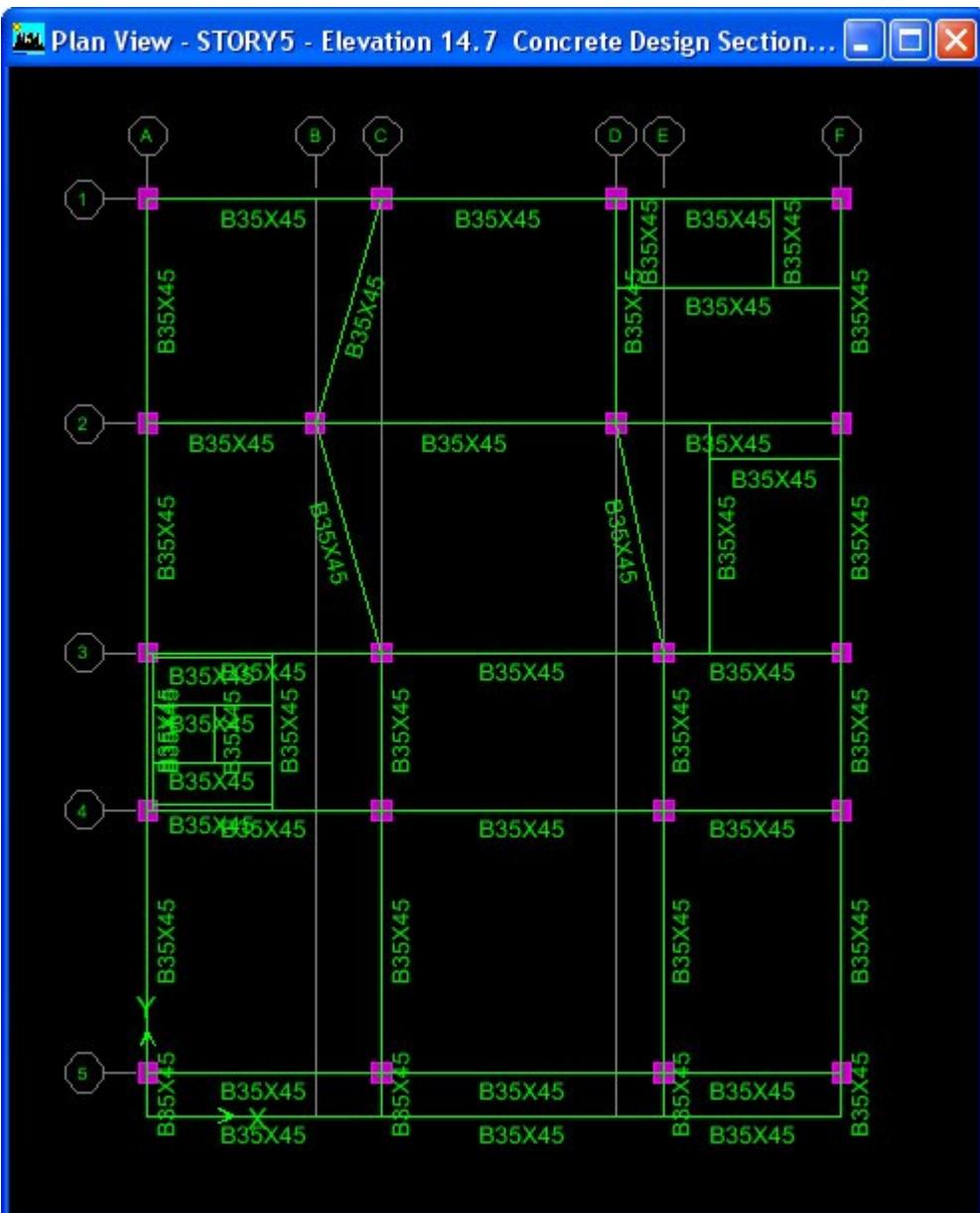
Design Output

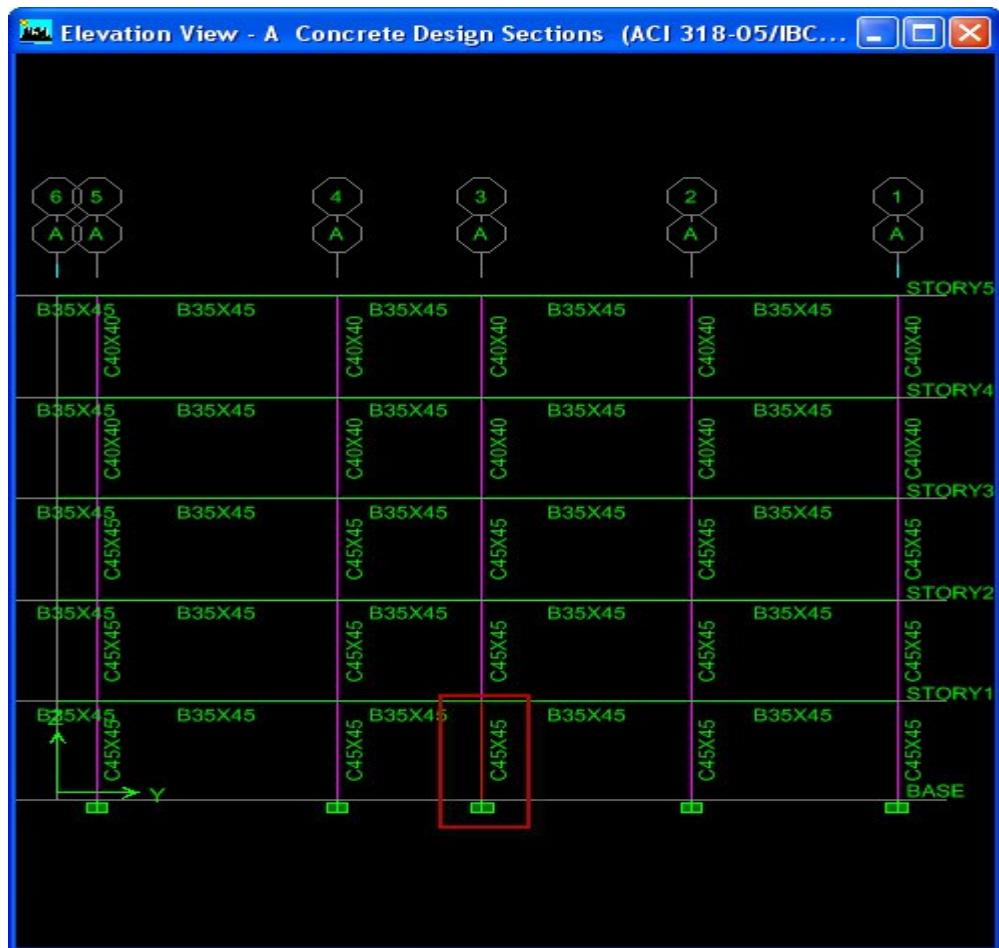
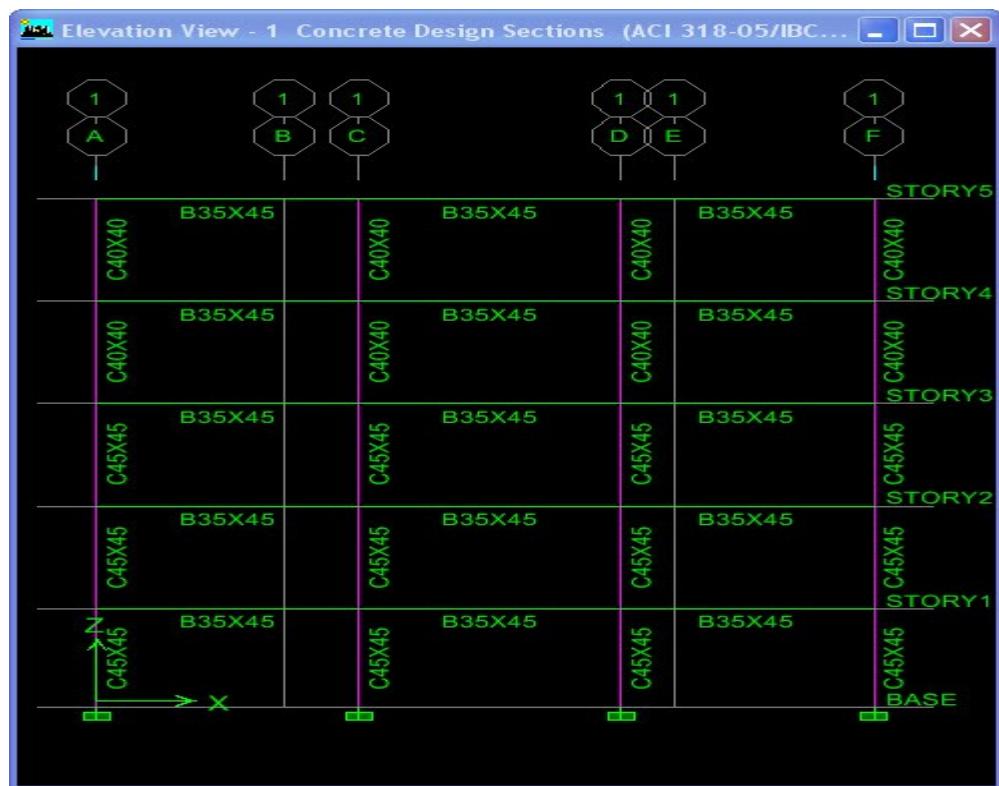
Design Input

Design Sections

OK

Cancel





Concrete Column Design Information (ACI 318-05/IBC 2003)

Story

STORY1

Section Name

C45X45

Column

C3

COMBO ID	STATION LOC	LONGITUDINAL REINFORCEMENT	MAJOR SHEAR REINFORCEMENT	MINOR SHEAR REINFORCEMENT
COMB47	1.225	0.007	0.000	0.000
COMB47	2.450	0.002	0.000	0.000
COMB48	0.000	0.009	0.000	0.001
COMB48	1.225	0.004	0.000	0.001
COMB48	2.450	0.002	0.000	0.001
COMB49	0.000	O/S #2	0.000	0.000

 Overwrites

Interaction

Summary

Flex. Details

Shear Details

Joint Shear

B/C Details

Envelope

OK

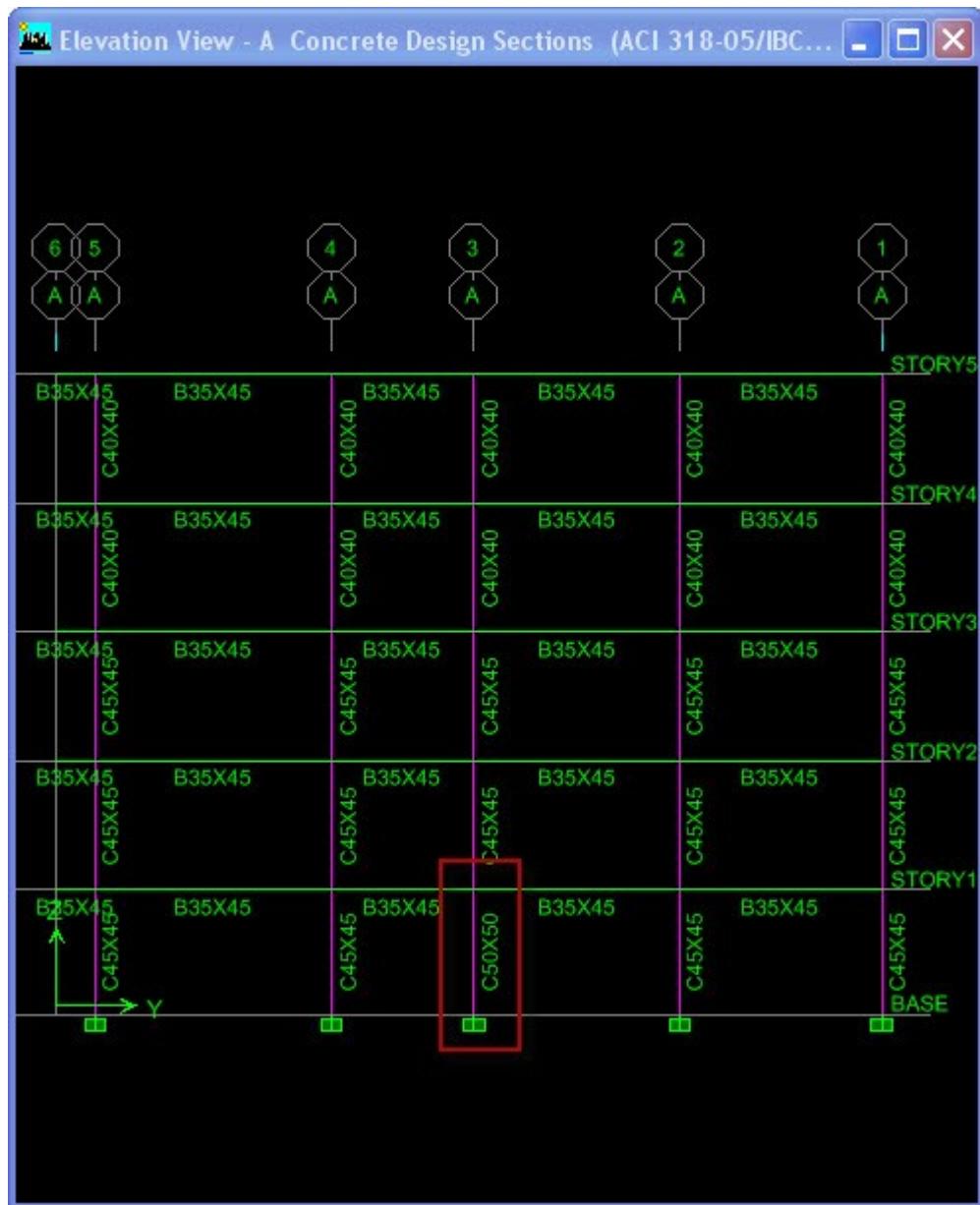
Cancel

Concrete Frame Design Overwrites (ACI 318-05/IBC 2003)

<input checked="" type="checkbox"/>	Element Section	C50X50
<input type="checkbox"/>	Element Type	Sway Intermediate
<input type="checkbox"/>	Live Load Reduction Factor	0.7438
<input type="checkbox"/>	Unbraced Length Ratio (Major)	0.8448
<input type="checkbox"/>	Unbraced Length Ratio (Minor)	0.8448
<input type="checkbox"/>	Effective Length Factor (K Major)	1.
<input type="checkbox"/>	Effective Length Factor (K Minor)	1.
<input type="checkbox"/>	Moment Coefficient (Cm Major)	1.
<input type="checkbox"/>	Moment Coefficient (Cm Minor)	1.
<input type="checkbox"/>	NonSway Moment Factor(Dns Major)	1.
<input type="checkbox"/>	NonSway Moment Factor(Dns Minor)	1.
<input type="checkbox"/>	Sway Moment Factor(Ds Major)	1.
<input type="checkbox"/>	Sway Moment Factor(Ds Minor)	1.

OK

Cancel



مقاطع استفاده شده را باید هم از نظر اقتصادی و هم اجرایی بهینه کنیم.

طراحی در این مرحله به اتمام رسید و از این به بعد برخی از پارامتر ها را کنترل می کنیم.

1- مقایسه زمان تناوب تجربی سازه با زمان تناوب اصلی از نرم افزار.

زمان تناوب اصلی باید از 1.25 برابر زمان تناوب تجربی بزرگتر باشد اگر این طور نباشد فرض ما درست نبوده و اصلاح می کنیم. برای این کار به گزینه **Display/Show Tables** رفته و در پنجره باز شده گزینه **Modul information** را انتخاب کرده و **OK** می کنیم. در پنجره باز شده ابتدا از منوی کشویی گزینه مورد نظر را انتخاب می کنیم و زمان تناوب اصلی سازه را برداشت می کنیم که هر دو از زمان تناوب تجربی بزرگتر استوپس فرض ما درست بوده است.

اصلی $T_X=1.28$

تجربی $T_X=0.53$

اصلی $T_Y=1.226$

تجربی $T_Y=0.53$

کنترل تغییر شکل های جانبی سازه در اثر بار های جانبی زلزله:

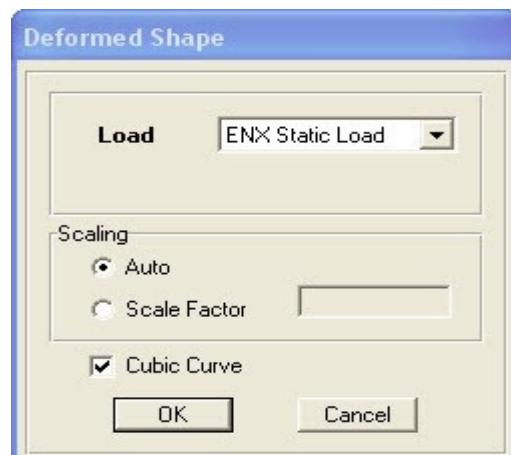
چون زمان تناوب تجربی در هر دو جهت کوچکتر از 0.7 می باشد $T < 0.7$ مقدار دریفت مجاز از فرمول زیر محاسبه می شود.

Drift

مجاز

برای مشاهده دریفت موجود به گزینه

Display/Show Deformed shape رفته و در پنجره ظاهر شده در قسمت Load به نوبت حالات بار زلزله استاتیکی را انتخاب کرده و ok را می زنیم سپس برروی یک نقطه که نزدیک مرکز جرم ساختمان می باشد کلیک راست کرده در پنجره جدید باز شده برروی Lateral Drifts کلیک کرده تا در پنجره باز شده مقادیر دریفت هر طبقه را با دریفت مجاز مقایسه کرده که کمتر باشد البته برای هر دو جهت این کنترل باید انجام شود.



DISPLACEMENTS AND DRIFTS AT POINT OBJECT 13

STORY	DISP-X	DISP-Y	DRIFT-X	DRIFT-Y
STORY5	0.057265	-0.002522	0.002390	0.000102
STORY4	0.050096	-0.002215	0.004042	0.000178
STORY3	0.037969	-0.001681	0.004829	0.000209
STORY2	0.023482	-0.001052	0.005010	0.000223
STORY1	0.008451	-0.000383	0.002914	0.000132

دریفت ناشی از ENX

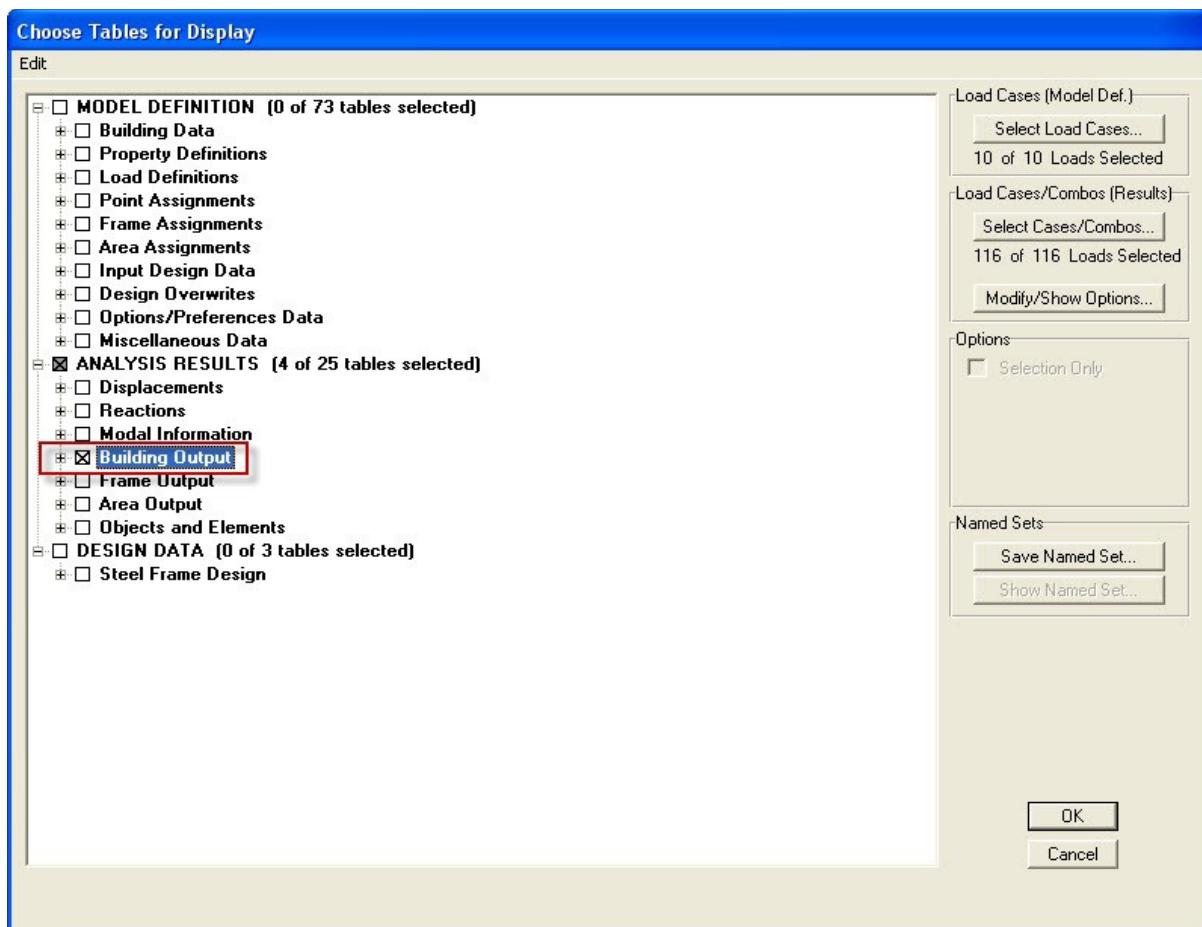
3-کنترل لزوم یا عدم لزوم اعمال برونو از مرکزیت اتفاقی:

در طراحی اولیه ما برونو از مرکزیت اتفاقی را در نظر می گیریم. حال کنترل می کنیم که این فرض درست بوده است یا نه؟ برای این کار به روش زیر عمل می کنیم. در قسمت

مرکز جرم و مرکز سختی را استخراج می کنیم.

$$\begin{cases} x = 14.93 \\ y = 18.6 \end{cases}$$

بعد ساختمان



Center Mass Rigidity

	XCM	YCM	CumMassX	CumMassY	XCCM	YCCM	XCR	YCR
▶	6.840	9.362	27611.7945	27611.7945	6.840	9.362	7.745	11.680
	7.092	9.447	56940.4326	56940.4326	6.970	9.405	7.740	11.131
	7.096	9.449	86432.2489	86432.2489	7.013	9.420	7.751	10.889
	7.104	9.448	116192.7280	116192.7280	7.036	9.427	7.876	10.617
	7.126	9.438	143180.9002	143180.9002	7.053	9.429	7.929	10.278

محاسبات

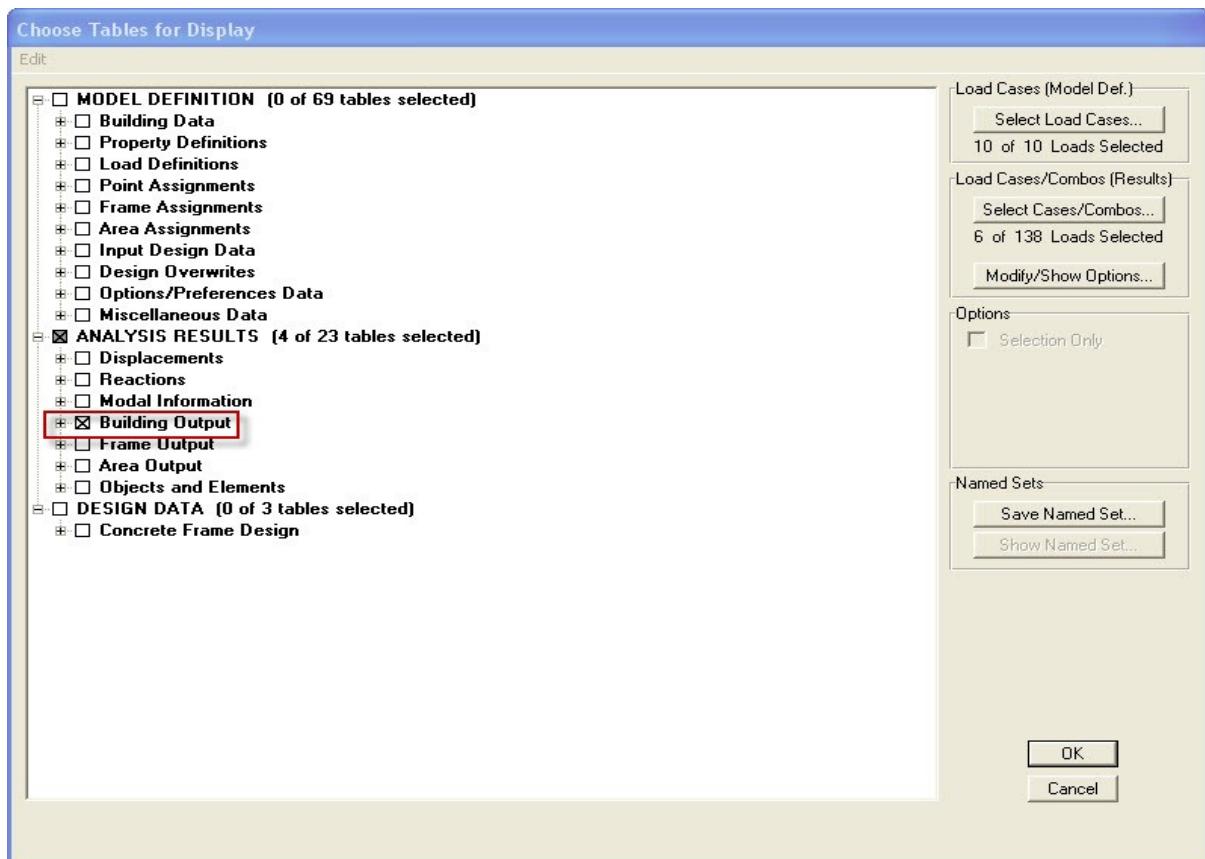
$XCCI$ - XC

$YCCI$ - YC

$XCCM$ - XCF

$YCCM$ - YCF

برای طبقات 1,2,3,4 نیز این کنترل جوابگو می باشد یعنی نیاز نبوده که برون از مرکزیت اتفاقی در نظر بگیریم که ما در جهت اطمینان برون از مرکزیت اتفاقی را اعمال می کنیم.



Center Mass Rigidity

Edit View

Center Mass Rigidity

	XCM	YCM	CumMassX	CumMassY	XCCM	YCCM	XCR	YCR
▶	6.814	9.401	32282.1156	32282.1156	6.814	9.401	7.371	10.209
	7.033	9.494	67965.4460	67965.4460	6.929	9.449	7.368	10.208
	7.036	9.499	103916.7068	103916.7068	6.966	9.467	7.358	10.204
	7.039	9.505	140193.0022	140193.0022	6.985	9.477	7.334	10.193
	7.040	9.513	173648.3439	173648.3439	6.995	9.484	7.264	10.169

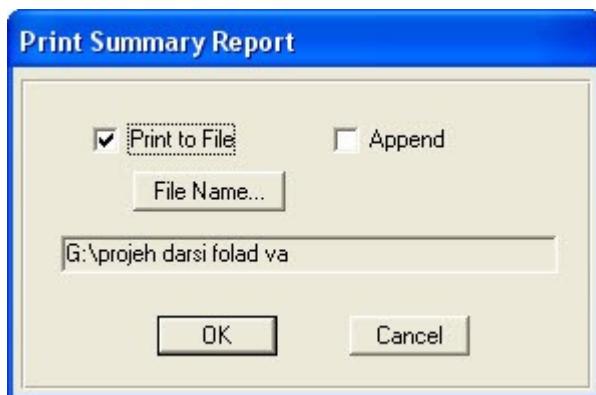
OK

The dialog box displays a table of center mass rigidity values. The last row of the table is highlighted with a red border. Navigation arrows are at the bottom left, and an 'OK' button is at the bottom right.

4-کنترل لزوم یا عدم لزوم تشدید برون از مرکزیت اتفاقی و مقدار ضریب تشدید برون از مرکزیت اتفاقی:

چون در مرحله قبلی ثابت شد که نیازی به اعمال برون از مرکزیت اتفاقی نیست پس از کنترل این مرحله دیگر نیاز نیست که شکلهای نشان داده شده نشان دهنده این ادعا هستند.

برای این کار در قسمت File/Print tables.../Summary Report رفته در پنجره باز شده قسمت Print to file را تیک زده و ok می کنیم که مقدار Ratio کمتر از 1.2 میباشد.



STORY	LOAD	DIR	MAXIMUM	AVERAGE	RATIO
STORY2	D1	E _{PY}	0.0002	0.0218	0.00010
STORY1	D1	E _{PY}	0.0001	0.0079	0.00004

ETABS v9.7.2 File:BETONO1 Units:Kgf-m September 9, 2011 11:45 PAGE 20

STORY MAXIMUM AND AVERAGE LATERAL DISPLACEMENTS

STORY	LOAD	DIR	MAXIMUM	AVERAGE	RATIO
STORY5	EX	X	0.0615	0.0567	1.085
STORY4	EX	X	0.0538	0.0496	1.084
STORY3	EX	X	0.0408	0.0376	1.084
STORY2	EX	X	0.0252	0.0233	1.084
STORY1	EX	X	0.0091	0.0084	1.084
STORY5	EY	Y	0.0549	0.0527	1.041
STORY4	EY	Y	0.0480	0.0462	1.040
STORY3	EY	Y	0.0364	0.0351	1.039
STORY2	EY	Y	0.0226	0.0218	1.037
STORY1	EY	Y	0.0082	0.0079	1.032
STORY5	ENX	X	0.0677	0.0568	1.192
STORY4	ENX	X	0.0593	0.0497	1.192
STORY3	ENX	X	0.0449	0.0377	1.192
STORY2	ENX	X	0.0278	0.0233	1.193
STORY1	ENX	X	0.0100	0.0084	1.195
STORY5	EPX	X	0.0579	0.0566	1.023
STORY4	EPX	X	0.0507	0.0495	1.023
STORY3	EPX	X	0.0385	0.0376	1.024
STORY2	EPX	X	0.0238	0.0232	1.025
STORY1	EPX	X	0.0086	0.0084	1.027
STORY5	ENY	Y	0.0586	0.0527	1.110
STORY4	ENY	Y	0.0513	0.0462	1.109
STORY3	ENY	Y	0.0389	0.0351	1.108
STORY2	ENY	Y	0.0241	0.0218	1.106
STORY1	ENY	Y	0.0087	0.0079	1.102
STORY5	E _{PY}	Y	0.0541	0.0526	1.028
STORY4	E _{PY}	Y	0.0475	0.0461	1.029
STORY3	E _{PY}	Y	0.0361	0.0350	1.031
STORY2	E _{PY}	Y	0.0225	0.0218	1.033
STORY1	E _{PY}	Y	0.0082	0.0079	1.039

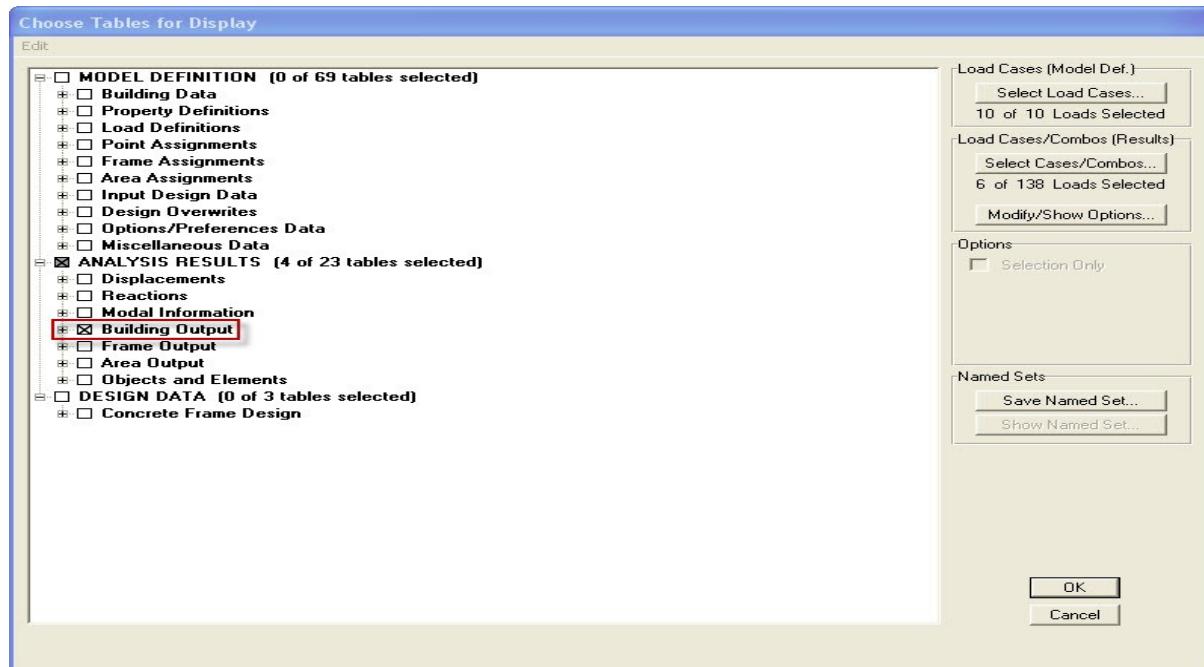
کنترل سازه در برابر واژگونی

در این مرحله ضریب اطمینان در برابر واژگونی را حساب کرده که باید بیشتر از 1.75 باشد.

۱- محاسبه لنگر مقاوم سازه : برای این کار به قسمت

Building Output رفته و گزینه Display/Show Tables را تیک زده و ok

می کنیم و در پنجره باز شده ابتدا از منوی کشویی گزینه مورد نظر را انتخاب کرده و بعد جرم سازه و مختصات مرکز جرم طبقه اول را برداشت می کنیم.



Center Mass Rigidity									
Edit View									
Center Mass Rigidity									
►	Diaphragm	MassX	MassY	XCM	YCM	CumMassX	CumMassY	XCCM	YCCM
	D1	32282.1156	32282.1156	6.814	9.401	32282.1156	32282.1156	6.814	9.401
	D1	35683.3304	35683.3304	7.033	9.494	67965.4460	67965.4460	6.929	9.449
	D1	35951.2608	35951.2608	7.036	9.499	103916.7068	103916.7068	6.966	9.467
	D1	36276.2954	36276.2954	7.039	9.505	140193.0022	140193.0022	6.985	9.477
	D1	33455.3418	33455.3418	7.040	9.513	173648.3439	173648.3439	6.995	9.484

وزن موثر سازه: $173648.3439 \times 9.81 = 1703490.254$

$$\begin{cases} x_{ccm} = 6.995 \\ y_{ccm} = 9.484 \end{cases}$$

$$\begin{cases} x = 14.93 \\ y = 18.6 \end{cases}$$

$$\text{لنگر مقاوم در جهت } x = 1703490.254 \times (18.6 - 9.484) = 155290107.15$$

$$\text{لنگر مقاوم در جهت } y = 1703490.254 \times (6.995) = 11915914.33$$

2- محاسبه لنکر واژگونی

برای محاسبه لنکر واژگونی ابتدا به قسمت **Display/Show Tables**

رفته و **Select Cases/Combos** را تیک زده و در قسمت **Building Output** حالات بار استاتیکی را انتخاب کرده و **OK** می کنیم تا به پنجره قبلی برگردیم دوباره **OK** می کنیم در پنجره جدید باز شده ابتدا از منوی **کشویی Story Shears** را انتخاب کرده و مقادیر برش زلزله و لنگر خمشی حول محور های **x** و **y** را برداشت می کنیم. ضخامت پی را **1** متر در نظر می گیریم.

$$\begin{cases} vx = 151558.86 \\ vy = 151558.86 \end{cases} \quad \begin{cases} Mx = 1716283.269 \\ My = 1722717.768 \end{cases}$$

$$\text{لنگر واژگونی } M_x = 1716283.269 + 151558.86 \times 1 = 1867842.13$$

$$\text{لنگر واژگونی } M_y = 1722717.768 + 151558.86 \times 1 = 1874276.63$$

۲- محاسبه ضریب اطمینان در برابر واژگونی

$$\frac{155290107.15}{1867842.13} = \text{ضریب اطمینان در جهت } x = 8.3 > 1.75$$

$$\frac{11915914.33}{1874276.63} = \text{ضریب اطمینان در جهت } y = 6.4 >$$

کنترل دستی برخی از محاسبات نرم افزار:

۱- کنترل برش پایه زلزله و توزیع این برش پایه در ارتفاع سازه و مقایسه آن با نتایج نرم افزار:

محاسبه وزن ساختمان: وزن هر طبقه بصورت نصف از بالا و نصف از پایین حساب می شود.

$$\text{مساحت پلان طبقه اول} = 239 \text{m}^2$$

$$\text{مساحت پلان طبقات تیپ} = 252 \text{m}^2$$

$$\text{مساحت راه پله} = 18 \text{m}^2$$

۱ وزن طبقه همکف (پارکینگ)

$$\text{وزن سقف} = \left[530 + \left(\frac{68+258}{2} \right) + 0.2 \times 200 \right] \times 239 = 175187$$

$$\text{وزن دیوارهای جانبی} = \left[260 \times \left(\frac{2.8+27}{2} \right) \right] \times [2 \times (14.6 + 1493)] = 46163$$

$$\text{وزن راه پله} = [848 + 350 \times 0.2] \times [18 - (102 \times 1.2)] = 15202.08$$

$$\text{محاسبه وزن ستونها} = (0.45 \times 0.45) \times \left(\frac{3+2.9}{2} \right) \times 2500 \times 20 = 29868.8$$

$$\text{وزن تیرها} = (0.35 \times 0.45) \times (19.2 \times 4 + 14052 \times 6 + 32.8) \times 2300 = 77458.5$$

$$\text{کاهش وزن تیرها} = (0.50.35) \times 196.72 \times 2500 = -8606.5$$

$$\text{وزن کل طبقه همکف} = w_0 = 335271$$

۲ وزن طبقه اول:

$$\text{وزن سقف} = [530 + 258 + 0.2 \times 200] \times 252 = 208656$$

$$\text{وزن دیوارهای جانبی} = 260 \times 2.7 \times 67.1 = 47034$$

$$\text{وزن راه پله} = 15202.08$$

$$\text{محاسبه وزن ستونها} = (0.45 \times 0.45) \times 3 \times 2500 \times 20 = 30375$$

$$\text{محاسبه وزن تیرها} = (0.35 \times 0.45) \times (19.2 \times 4 + 14052 \times 6 + 32.8) \times 2300 = 77458.5$$

$$= - (0.5 \times 0.35) \times 196.72 \times 2500 = -8606.5$$

$$\text{وزن کل طبقه همکف} \quad w_1 = 370119$$

وزن طبقه دوم و سوم هم تقریبا همین مقدار است و از محاسبه دوباره آنها صرفه نظر می کنیم.
 $W_1 = W_2 = 370119 \text{ kg}$

۳ وزن طبقه چهارم :

ن سقف : ۵

جانبی وزن : ۴

اه وزن پایه : ۱

$$= 0.4 \times 0.4 \times (3/2) \times 2500 = 600 \text{ محاسبه وزن ستون ها}$$

$$= 77458.5 \text{ وزن تیرها}$$

$$= 8606.5 \text{ کاهش وزن تیرها}$$

وزن خرپشه :

$$= \text{وزن سقف} [565 + 0.2 \times 150] \times 18 = 10710$$

$$= \text{وزن دیوار جانبی} 260 \times \left[16.4 \times \left(\frac{2.2}{2} + 0.3 \right) \right] = 12792$$

$$= \text{وزن ستون} 0.4 \times 0.4 \times \frac{2.2}{2} \times 2500 = 1760$$

$$= \text{وزن تیرها} 0.35 \times 0.45 \times 16.4 \times 2500 = 6457.5$$

$$= \text{کاهش وزن تیر} 0.05 \times 0.45 \times 16.4 \times 2500 = 71705$$

$$w_5 = 24179 \text{ وزن کل خرپشه}$$

$$w_1 + w_2 + w_3 + w_4 + w_5 = \text{وزن کل سازه}$$

$$w_T = 1672$$

از قسمت بار گذاری ضریب زلزله محاسبه شده است.

$$c_x = 0$$

$$V = 0.089 \times 17647.21 = 157.282 \text{ ton}$$

$$F_i = \frac{W_i}{\sum W_i} \times 15$$

$$\sum W_i = 15$$

برش مربوط هر طبقه

$$f_{0=15} = 32 \times \frac{3}{1}$$

$$f_{1=15} = 32 \times \frac{3}{1}$$

$$f_2 = 157.282 \times \frac{370.12 \times 8.9}{15286.11} = 33.89 \text{ ton}$$

$$f_3 = 157.282 \times \frac{369.9 \times 11.9}{15286.11} = 45.29 \text{ ton}$$

$$f_{4=15} = 32 \times \frac{3}{1}$$

مقایسه برش پایه و طبقات نرم افزار با محاسبات دستی

محاسبات نرم افزار (تن)		محاسبات دستی بر حسب (تن)	
وزن موثر سازه	1703.5 (t)	وزن موثر سازه	1767.21
برش پایه V	151.56	برش پایه V	157.282
	9.57		10.004
	21.11		22.47
	31.56		33.89
	41.88		45.29
	47.44		45.6

کنترل دستی ستون

ستونی را که در نظر گرفته ایم ستون طبقه همکف و در محل تقاطع محور های 3 و A می باشد چون C50×50 از همه مقاطع بزرگتر است.

ترکیب بار بحرانی COMB5=1.2D+L+RL-1.4ENX+1.4EY

ترکیب بار معادل از آیین نامه (بحث نهم) =D+1.2L+1.2RL-1.2ENX+1.2EY

$$P_U = -140489.22$$

$$V_{2-2} = -13351.13$$

$$V_{3-3} = 17409.07$$

$$T = -701.9$$

(انتهای ستون $M_1 = 37641.6$ ، $M_2 = -6059.9$ ابتدای ستون)

$$M_{2-2} = 37641.6$$

$$M_{3-3} = -318$$

$$(M_1 = -318)$$

ابعاد ستون = 50×50 cm

$$l_u = 2.9 \quad r = 0.3b$$

$$K = 1 \rightarrow \lambda = \frac{KL_u}{r} = \frac{1 \times 2.9}{0.3 \times 0.5} = 19.33$$

$$2-2 \text{ درجهت} = 34 - 12 \left(\frac{m_1}{m_2} \right) = 34 - 12 \left(\frac{-37641.6}{6059.9} \right) = 108.54$$

$$19.33 < 108.54$$

ستون لاغر نیست

$$3-3 \text{ درجهت} = 34 - 12 \left(\frac{31876.36}{1770.3} \right) = 250.07$$

$$19.33 < 250.07$$

ستون لاغر نیست

پس این ستون را طبق ظوابط ستونهای کوتاه طراحی می کنیم که تحت خمینش دو محوره و نیروی محوری می باشد

$$f_y = 4000000 \quad \frac{kg}{m^2} = 392.266 \frac{N}{mm^2}$$

$$p_u = 140489.22$$

$$f_c = 2100000 \frac{kg}{m^2} = 20.594 \frac{N}{mm^2}$$

$$M_x =$$

$$M_y =$$

ابعاد را داریم که $500 \times 500 mm$ می باشد حالا به تعیین مقدار فولاد می پردازیم

$$e_x = \frac{M_{uy}}{p_u} = \frac{31876.36}{140489.22} = 0.227m$$

$$e_y = \frac{M_{ux}}{p_u} = \frac{37641.6}{140489.22} = 0.268$$

$$\frac{e_x}{x} = \frac{0.227}{0.5} = 0.454$$

$$\frac{e_y}{y} = \frac{0.268}{0.5} = 0.536 \rightarrow \frac{e_x}{x} < \frac{e_y}{y}$$

$$\frac{p_u}{f_c A_g} = \frac{140489.22}{2100000 (0.5)^2} = 0.268 < 0.4$$

$$\alpha = \left(0.5 + \frac{P_u}{f_c A_g} \right) \frac{f_y + 275}{690} = (0.5 + 0.268) \frac{392.3 + 275}{690} = 0.743 \geq 0.6 \quad ok$$

$$e_{eq_x} + \frac{\alpha}{\gamma}$$

$$M_{ueq_x} = p_u \times e_{eq_x} = 140489.22 \times 0.437 = 61393.79$$

$$p_u = 140489.22 \text{ kg}$$

$$m_u =$$

$$\gamma = \frac{l}{2d}$$

$$\frac{p_u}{\phi_c f_c b h} = \frac{140489.22}{0.6(2100000) \times 0.5^2} = 0.446$$

$$\frac{m_u}{\phi_c f_c b h^2} = \frac{61393.79}{0.6 \times 2100000 \times 0.5^3} = 0.195$$

حالا از نمودار اندرکنش داریم:

$$m\rho = 46$$

کنترل به روش برسلر:

$$\frac{e_x}{h} = 70$$

$$\frac{e_y}{h} = 4$$

$$p_{r_0} = 8[0.8]$$

$$\frac{1}{p_r} = \frac{1}{545}$$

چون کنترل جواب نداد پس درصد میلگرد وابعاد مقطع را افزایش می دهیم .

ابعد مقطع را 60*60 و درصد میلگرد را 0.02 در نظر می گیریم.

$$m\rho = 02 >$$

$$\rightarrow p_{r_x} = 235$$

$$\rightarrow p_{r_y} = 208$$

$$\frac{1}{p_r} = \frac{1}{2358}$$

طراحی دستی	طراحی با ایتبس
ابعاد مقطع	60*60
درصد میلگرد	2
	3.05

طراحی تنگ:

لرتنگ

فاصله تنگ ها

$s = r$

طراحی تیر:

ترکیب بار بحرانی در ایتبس

$$\text{Comb 10} = 1.2D + L + RL + 1.4EPX + 1.2Ey$$

$$= D + 1.2L + 1.2RL + 1.2EPX + 1.2Ey$$

$\left\{ \begin{array}{l} M_1 \\ l \\ M \end{array} \right.$

$V_1 =$

طراحی تیر برای خمین:

ابعاد مقطع از ایتبس 350*450 mm بدست آمده و ما نیز با همین ابعاد طراحی را ادامه می دهیم.

$$f_c = 6 \frac{N}{m^2}$$

$$\rho_b = 5\beta_1$$

$$M_x =$$

هر سه لنگر $M_{r_{max}}$ ، M_2 و M_3 کوچکتر از M_1 می باشند.

پس برای هر سه لنگر به صورت تک آرمه طراحی می کنیم:

$$\begin{cases} M_1 \\ M_2 \\ M_3 \end{cases} = \begin{cases} 872 \\ 584 \\ 111 \end{cases}$$

$$V_1 = 513$$

$$A_{S1} = 85$$

$$M_2 = 62$$

$$M_3 = 63$$

طبق بند 9-20-3-1-2 مبحث نهم به مقدار $\rho_{min} = 0.003569$ میلگرد فشاری در ناحیه فشاری قرار می دهیم.

	درصد فولاد در طراحی دستی		درصد فولاد در طراحی با ایتبس	
لنگر				
	0.009296	0.003569	0.0095	0.0031
	0.003569	0.003569	0.0032	0.0026
	0.003569	0.003569	0.0089	0.0031

طراحی برای برش:

دهانه‌ی آزاد تیر $m=5.85$ m می‌باشد.

۱) تعیین V_u به فاصله $d=0.45$ m از برترکیه گاه: $N = 97843.8$

۲) تعیین نیروی برشی مقاوم بتن:

$$V_c = \phi_{cv} \cdot V_u$$

۳) چون $V_u > V_c$ پس نیاز به خاموت محاسباتی داریم.

$$V_s =$$

چون $V_s \geq 2V_c$ می‌باشد:

$$S = 1$$

از خاموت دو شاخه و نمره ۱۰ استفاده شده است. $S=22$ cm

در قسمت سمت چپ تیر چون $\frac{V_c}{2} < V_u$ پس نیازی به خاموت ندارد ولی از خاموت حداقل استفاده می‌کنیم. در سطح دهانه نیز از خاموت حداقل استفاده می‌کنیم.

$$\left\{ \begin{array}{l} \frac{A_{Vm}}{S} \\ \end{array} \right. = 0.3$$

	$\frac{A_v}{S}$ طراحی با ایتبس	$\frac{A_v}{S}$ طراحی دستی
انتهای تیر	0.493	0.7
وسط تیر	0.308	0.4
ابتدای تیر	0.374	0.4

طراحی تیر برای پیچش:

$$T_u = 448$$

$$\text{کیه گاه} \quad d$$

$$= 0.257$$

پس نیازی به طراحی پیچشی نمی باشد.

طراحی تیر هایی که تحت پیچش می باشند و ما در ایتبس انها را مفصلی فرض کردیم:

برای این کار تیر را بر اساس $0.67T_{cr}$ طراحی کرده و خاموت بدست امده را به خاموت های بدست آمده از ایتبس اضافه می کنیم.

$$T_{cr} = 4\varnothing_{cr}$$

$$= 0.677$$

تعیین مساحت یک ساق خاموت پیچشی:

$$\frac{A_t}{S} = 0.8$$

$$\frac{2A_t}{S} = 0.46$$

طراحی سقف تیرچه بلوک :

تیرچه ها را بر اساس طول دهانه تیپ بندی می کنیم:

- ۱) دهانه کمتر از 4 متر
- ۲) دهانه بین 4 تا 5 متر
- ۳) دهانه بین 5 تا 6 متر
- ۴) دهانه بین 6 تا 7 متر

ما در اینجا تیپ یک را طراحی می کنیم و برای بقیه تیپ ها فقط نتایج طراحی را می آوریم .
چون بار کف بام کمتر از طبقات است پس طراحی را بر اساس بار طبقات انجام می دهیم.

طراحی دهانه 4 متری:

تعیین بار مرده وزنده خطی وارد بر تیرچه ها:

$$DL = 530 + 258 = 788 \frac{kg}{m^2}$$
 بار معادل تیغه بندی + بار سقف

$$LL = 200 \frac{kg}{m^2}$$

فاصله محور تا محور تیرچه ها 50 سانتی متر می باشد:

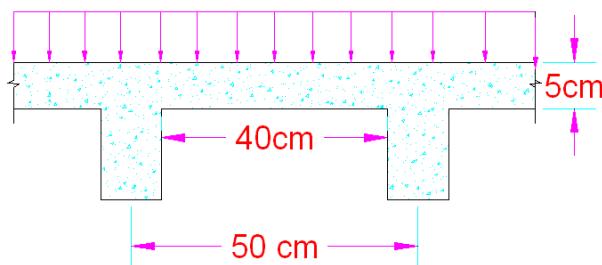
$$DL = 788 * 0.5 = 394 \frac{kg}{m} \text{ خطی} \quad LL = 200 * 0.5 = 100 \frac{kg}{m}$$

کنترل ضخامت بتن روی بلوک ها:

$$W_u = 25 \times$$

با در نظر گرفتن عرض یک متروضخامت 5 سانتی متر داریم:

$$\omega_u = 1285 \frac{kg}{m}$$



$$M_u = \frac{\mu L^2}{2}$$

$$f_{ct} = C$$

$$F_{ct} = C \times 0$$

انتخاب ارتفاع اولیه:

$$h_{\min}$$

$$\frac{L}{28} =$$

$$\text{ارتفاع انتخابی} = 200 + 50 = 250 \text{ mm}$$

طراحی تیرچه:

$$\omega_u =$$

$$25 \times$$

$$L = 4$$

$$L \text{ و}$$

ناحیه ممان منفی (محل تکیه گاه):

$$M_u =$$

$$\frac{u L_n^2}{11}$$

در ناحیه ممان منفی تیرچه به صورت مقطع مستطیلی عمل می کند:

$$d = 250 - 30 = 220 \text{ mm}$$

$$A_s^- =$$

$$5 \times 0$$

ناحیه ممان مثبت(دهانه میانی):

فرض می کنیم $a=t$ پس داریم:

$$M_r = 35 \times$$

$$M_u = \frac{u L_n^2}{16}$$

پس بصورت مستطیلی طراحی می شود:

$$A_s^+ = 5 \times 0$$

کنترل برش:

نیروی برش مقاوم بتن را 10 درصد بیشتر از V_c در نظر می گیریم.

$$V_u = \frac{1}{2} \times 6.303 \times 3.7 - 6.303 \times 0.22 = 10.3 \text{ KN}$$

$$V_c = \times 0$$

پس نیاز به خاموت ندارد ولی از خاموت حداقل استفاده می کنیم.

محاسبه خاموت حداقل:

$$A_{V_{min}} = 0.35$$

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

طراحی میلگرد های افت و حرارت:

برای میلگرد های آرماتور های حرارتی به کل سطح مقطع بتن نباید کمتر از 0.0018 S400 نسبت آرماتور به کل سطح مقطع بتن باشد . برای یک متر طول از دال داریم:

$$A = \dots \times 100 \times$$

اگر در هر 20 سانتی متر یک میلگرد قرار دهیم در هر متر 5 میلگرد داریم .

$$\text{use } \emptyset \dots 20cr$$

طراحی کلاف های میانی:

کلاف عرضی (میانی) به عرض 10 سانتی متر و ارتفاع سازه ای سقف برای دهانه های بین 4 تا 5 متر یک عدد در وسط دهانه و برای دهانه های بین 5 تا 7 متر دو عدد در یک سوم دهانه تعییه می شود.

سطح مقطع آرماتور آن را برابر سطح مقطع آرماتور کششی و سطح دهانه تیرچه ها در نظر می گیریم.

برای دهانه 5 تا 6 متری داریم:

$$\text{دهانه } A_s^+ \dots$$

یک میلگرد در بالا و یکی در پایین قرار می گیرد.

نتایج طراحی دهانه 4 تا 5 متری :

$$A_s^- = \dots 02 m$$

$$A_s^+ = 130 \text{ mm}^2 \rightarrow \text{use } 2\emptyset 10 \quad \text{ناحیه ممان مثبت (دهانه میانی)}$$

نتایج طراحی دهانه 5 تا 6 متری :

$$A_s^- = \dots 41 m$$

$$A_s^+ = 157 \text{ mm}^2 \rightarrow \text{use } 2\emptyset 10 \quad \text{ناحیه ممان مثبت (دهانه میانی)}$$

نتایج طراحی دهانه 6 تا 7 متری :

$$A_s^- = 69 \text{ mm}^2$$

$$A_s^+ = 227 \text{ mm}^2 \rightarrow \text{use } 2\varnothing 12$$

برای این سه تیپ نیز از خاموت حداکثر استفاده می کنیم:

$$A_{V_{min}} = 0.35 \text{ mm}^2$$

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

طراحی پی:

انتخاب نوع سیستم فنداسیون :

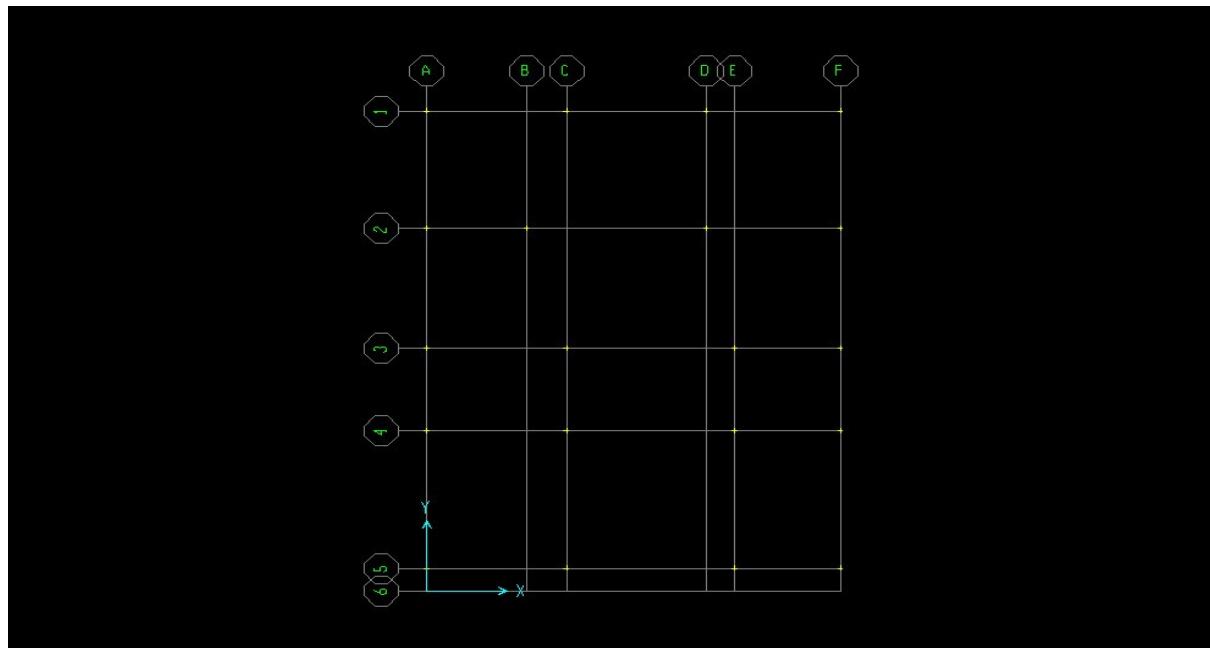
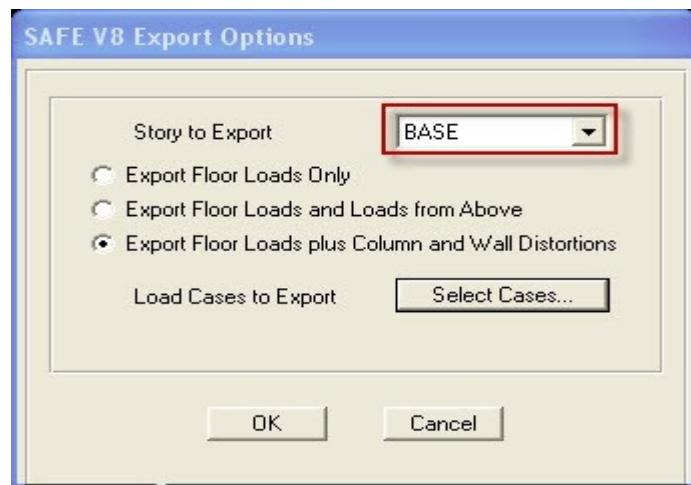
نوع فنداسیون این پروژه را نواری انتخاب می کنیم.

انتقال واکنش های تکیه گاهی از فایل ETABS به فایل SAFE

در فایل ETABS بعد از اتمام طراحی به منوی File/Export/Save Story as safe

V8.f2k Text file

رفته و در پنجره باز شده در قسمت Story to Export گزینه Bass را انتخاب کرده از بین سه گزینه موجود. گزینه سوم را انتخاب کرده و بعد OK می کنیم و در مسیری که می خواهیم ذخیره می کنیم. سپس نرم افزار SAFE را اجرا کرده و به گزینه FILE/import/safe v6/v7.F2k file می رویم و آن را انتخاب و اجرا می کنیم.



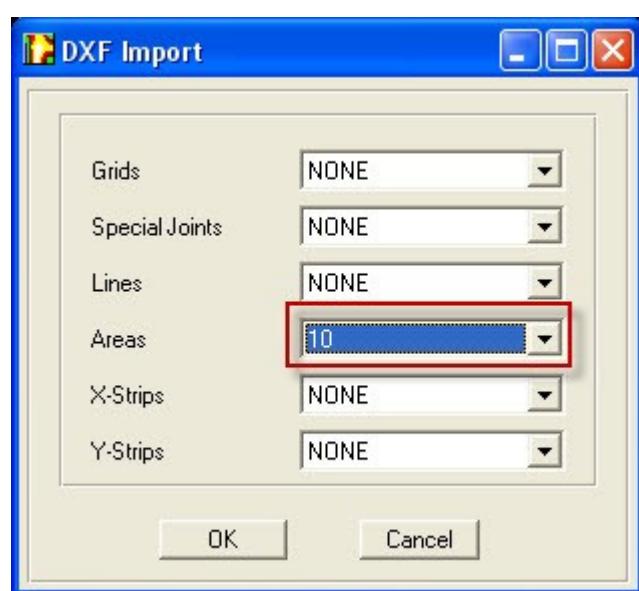
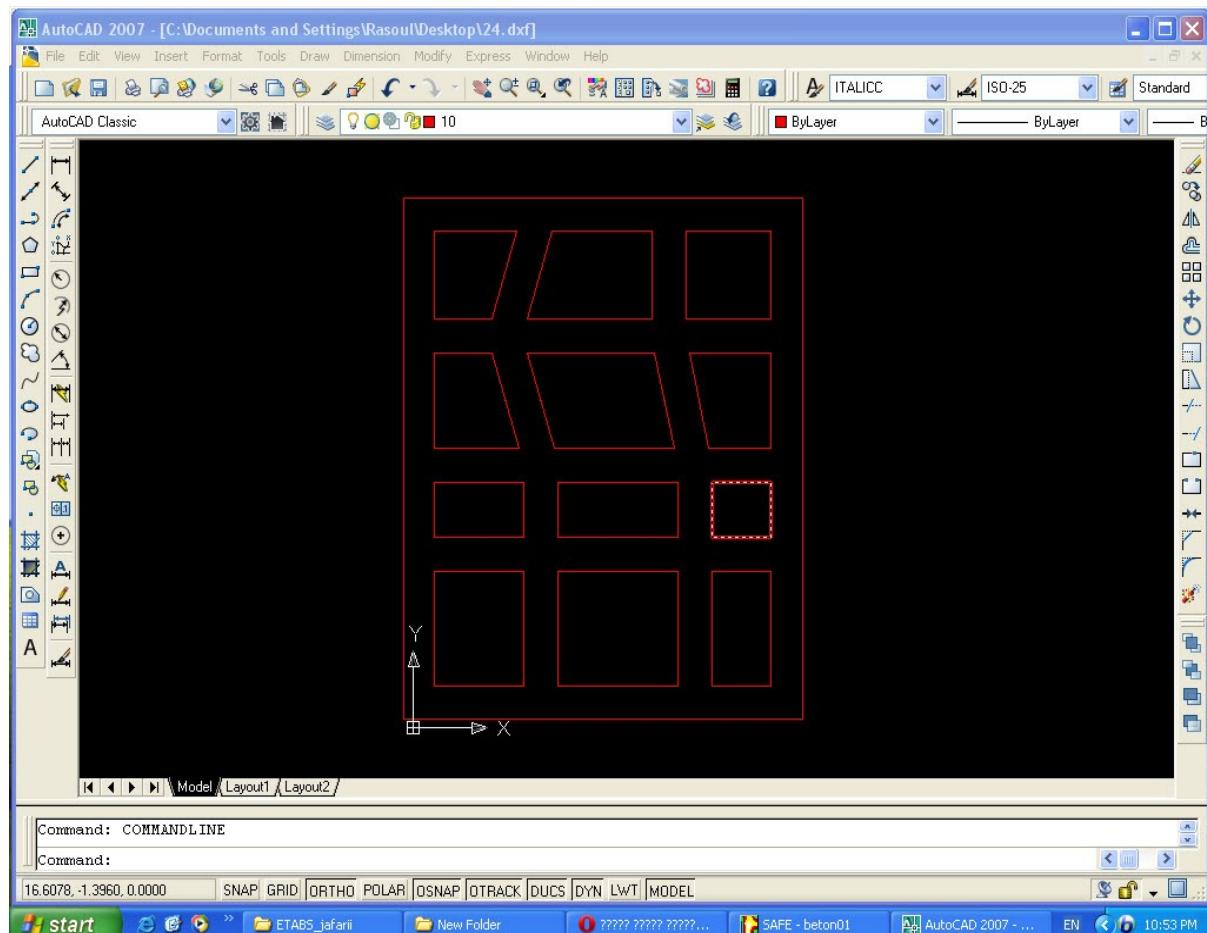
حدس اولیه برای ضخامت پی و عرض

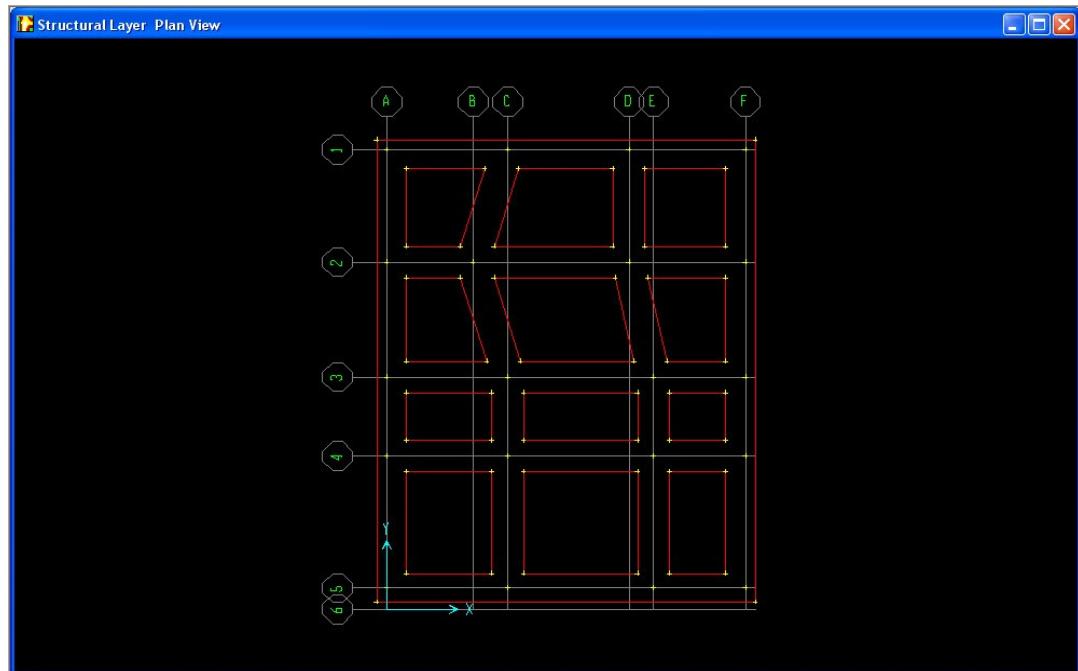
ضخامت پی را ما 1 متر در نظر می گیریم و عرض آن را در کناره های پی 1.2 متر و در داخل 1.3 متر در نظر می گیریم.

4- ترسیم پی در Safe.

برای این کار ما از نرم افزار Auto cad کمک می گیریم . به این صورت که پی مورد نظر خود را در اتوکد ترسیم کرده و این پی را طوری ترسیم می کنیم که مبدا مختصات آن با مبدا مختصات Safe یکی باشد.

بعد از ترسیم به منوی Draw Boundary رفته و در قسمت Object Type گزینه Poly Line را انتخاب کرده و بر روی Pick Points کلیک می کنیم. بر روی قسمت های مورد نظر که می خواهیم نقش یک سطح را داشته باشد کلیک می کنیم.



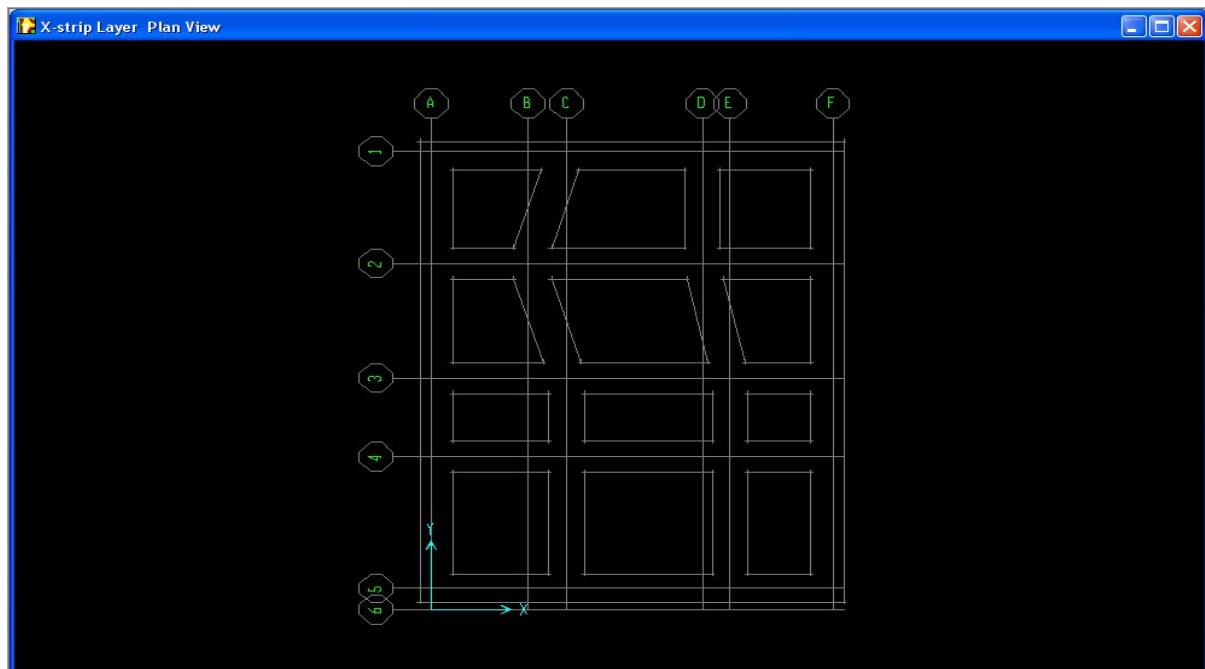


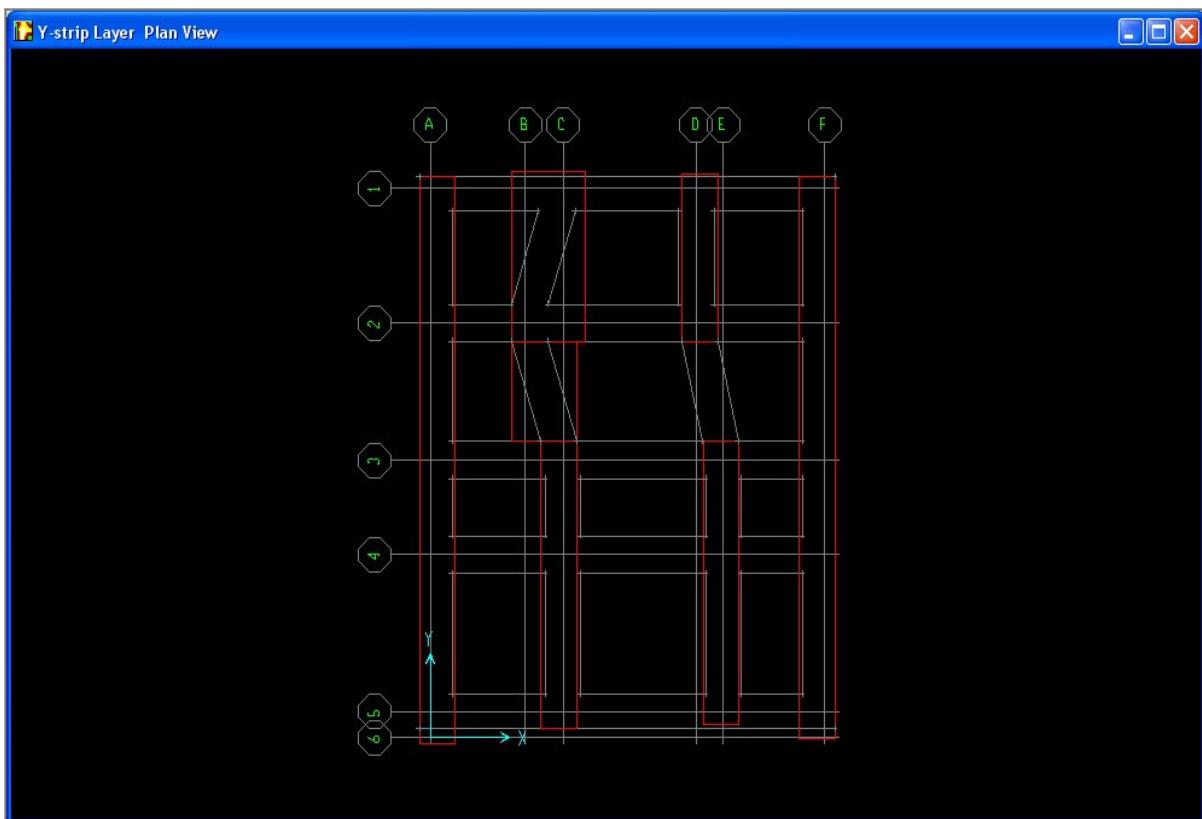
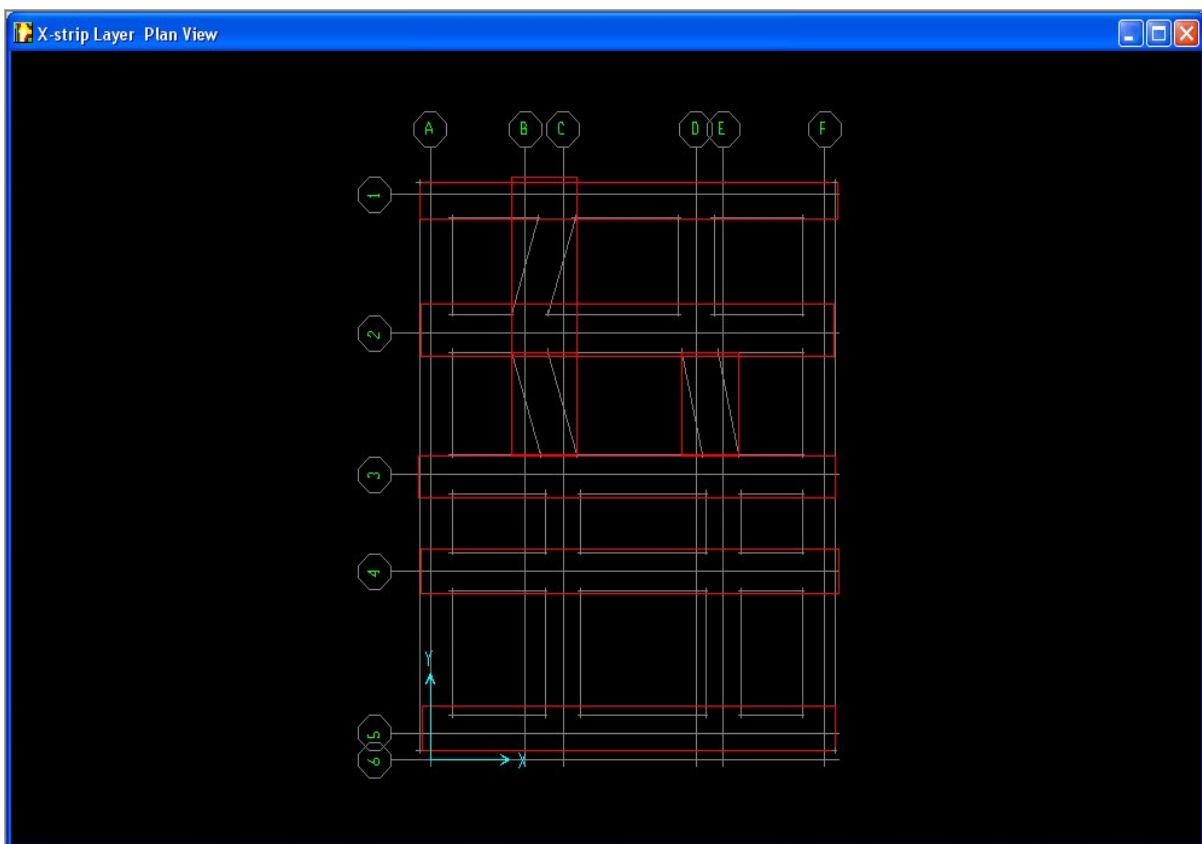
ترسیم نوارهای طراحی در پی

برای ترسیم نوار در جهت X گزینه View set X-strip layer و برای ترسیم در جهت Y گزینه View set Y-strip layer را تیک می زنیم و سپس با دستور Draw/draw ectangular Area شروع به ترسیم نوار ها به عرض بی می کنیم. البته بعد از ترسیم نوارها می توان ابعاد آنها object



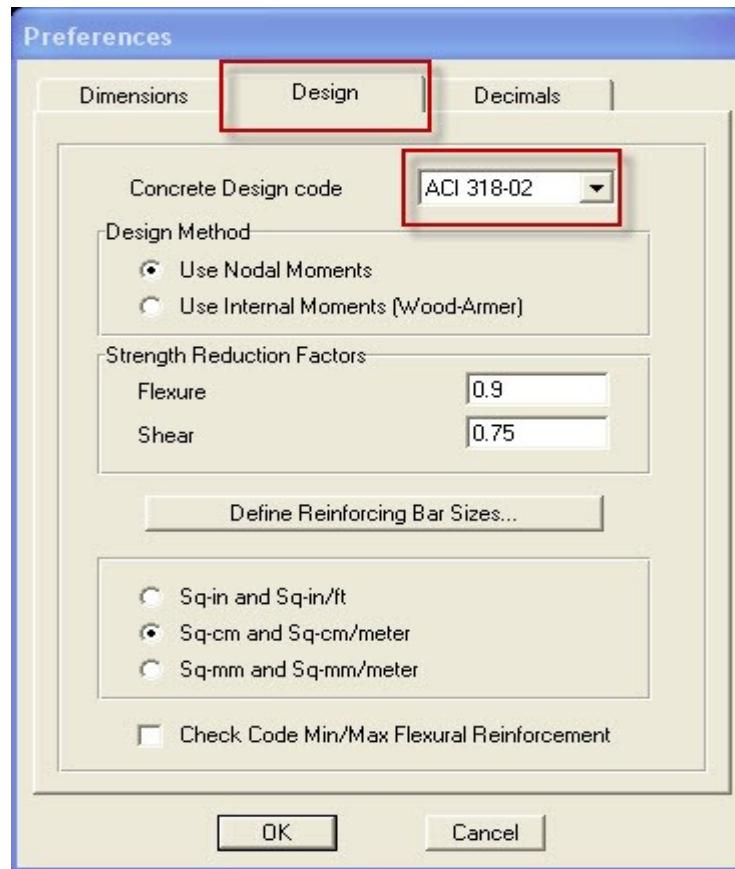
را با کلیک راست کردن روی نوار تغییر داد.





انتخاب آئین نامه برای طراحی پی در Safe

برای این کار به گزینه option/preference رفته و در تب Concrete و قسمت Design این نامه ACI318-02 design Code را انتخاب می کنیم.



معرفی مشخصات پی در Safe

به گزینه Define/slab properties رفته و مشخصات لازم برای بی را طبق مصالح معروفی در پی تنظیم می کنیم.



Slab Property Data

Property Name	
SLAB1	
Analysis Property Data	
Modulus of elasticity	2.100E+09
Poisson's ratio	0.2
Unit Weight	2500.
Type	Slab
Thickness	1.2
Design Property Data	
X Cover Top (to Centroid)	0.07
Y Cover Top (to Centroid)	0.07
X Cover Bottom (to Centroid)	0.07
Y Cover Bottom (to Centroid)	0.07
Concrete Strength, fc	2100000
Reinforcing Yield stress, fy	40000000
<input type="checkbox"/> No Design	
<input type="checkbox"/> Lightweight	

Thick Plate Orthotropic

Slab Property Data

Property Name	
SLAB2	
Analysis Property Data	
Modulus of elasticity	2.100E+09
Poisson's ratio	0.2
Unit Weight	2500.
Type	Column
Thickness	2.7
Design Property Data	
X Cover Top (to Centroid)	0.05
Y Cover Top (to Centroid)	0.05
X Cover Bottom (to Centroid)	0.05
Y Cover Bottom (to Centroid)	0.05
Concrete Strength, fc	2100000
Reinforcing Yield stress, fy	40000000
<input type="checkbox"/> No Design	
<input type="checkbox"/> Lightweight	

Thick Plate Orthotropic

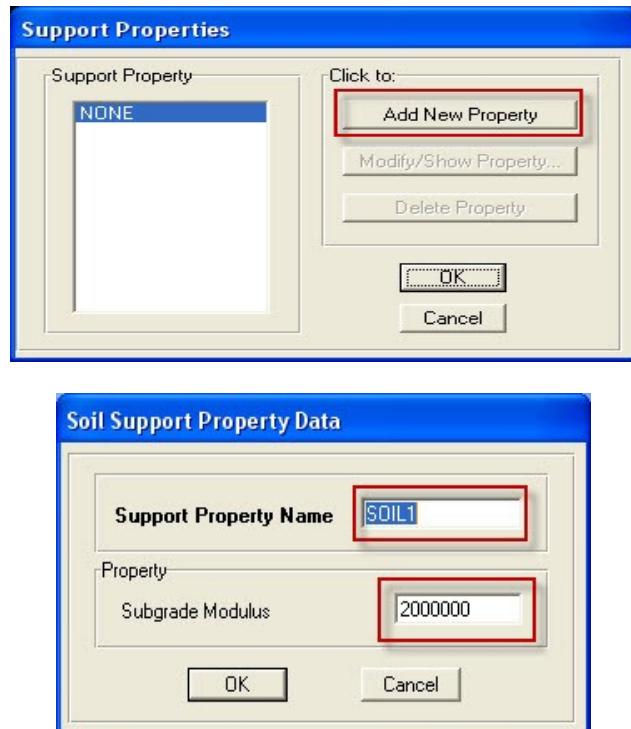
Slab Properties

Slab Property
NONE
SLAB1
SLAB2

Click to:

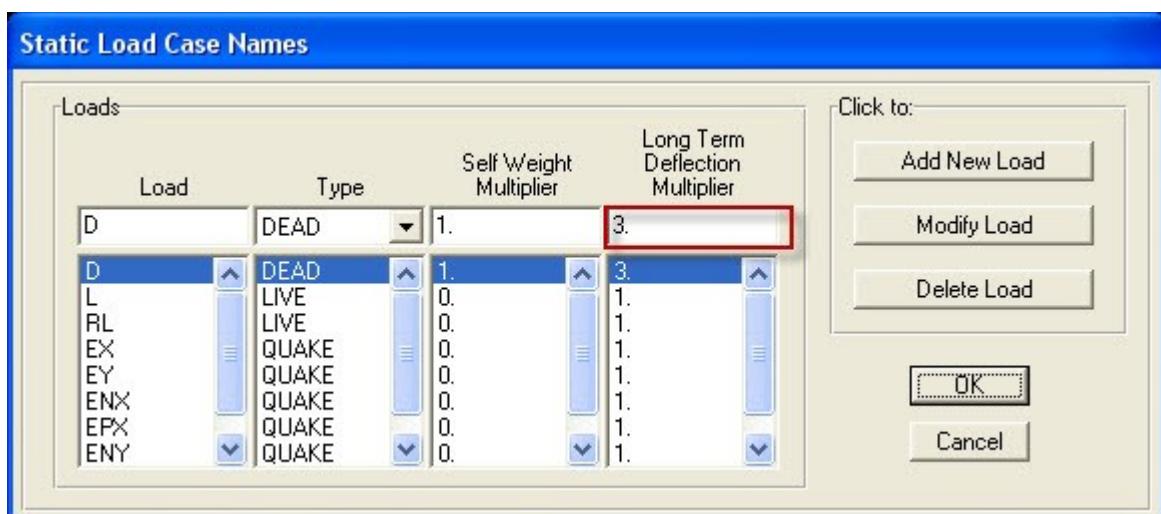
معرفی مشخصات خاک زیر پی در Safe

برای این کار به منوی Define/soil supports رفته گزینه Soil را انتخاب کرده و طول سختی خاک را از دفترچه مطالعات ئو تکنیک خاک برداشت کرده و وارد قسمت مورد نظر می کنیم.



حالات بار در تحلیل و طراحی پی

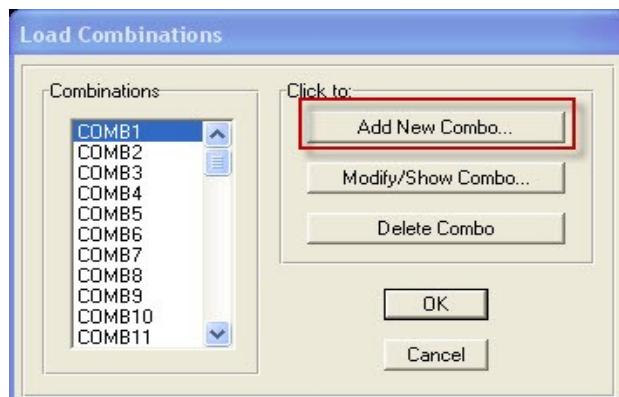
این حالات بار از نرم افزار Etabs به Safe منتقل شده است و ما فقط آنها را اصلاح می کنیم. مثلا برای بار مرده (Dead) در ستون آخر ضریب را به عدد 3 ویرایش می کنیم و بار Add Mass را حذف می کنیم



تعريف ترکیب بارها جهت کنترل تنش زیر پی و طراحی پی در Safe

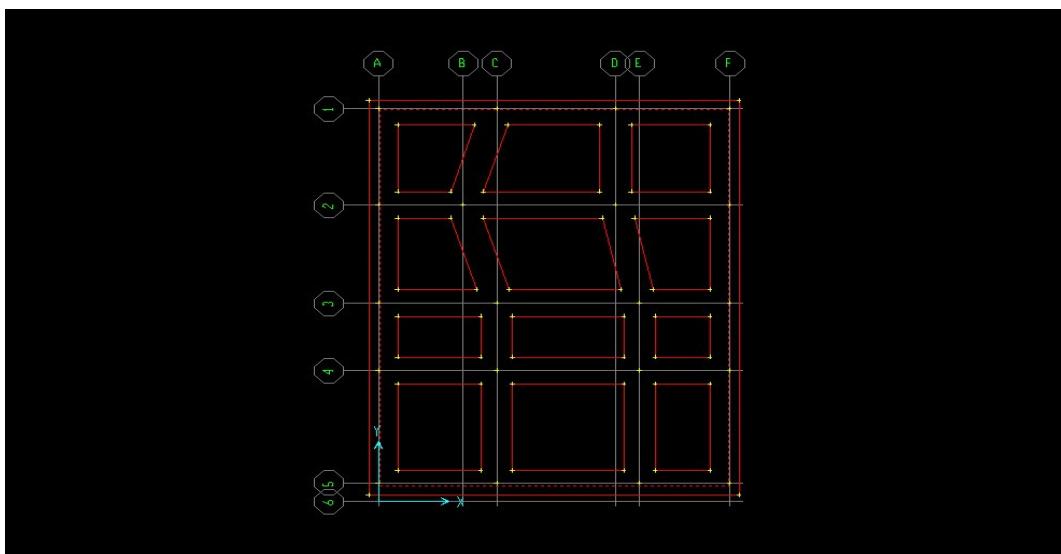
ترکیب بارهایی که جهت کنترل تنش زیر پی کار برد دارند از برنامه Safe وارد برنامه Etabs شده اند که 34 عددی می باشند که فقط باید در عدد 0.75 ضرب شوند. این ترکیب بارها طبق آئین نامه AISC-ASD 89 می باشند. در این ترکیب بارها توجه شود که قسمت Use for Design تیک زده نشود.

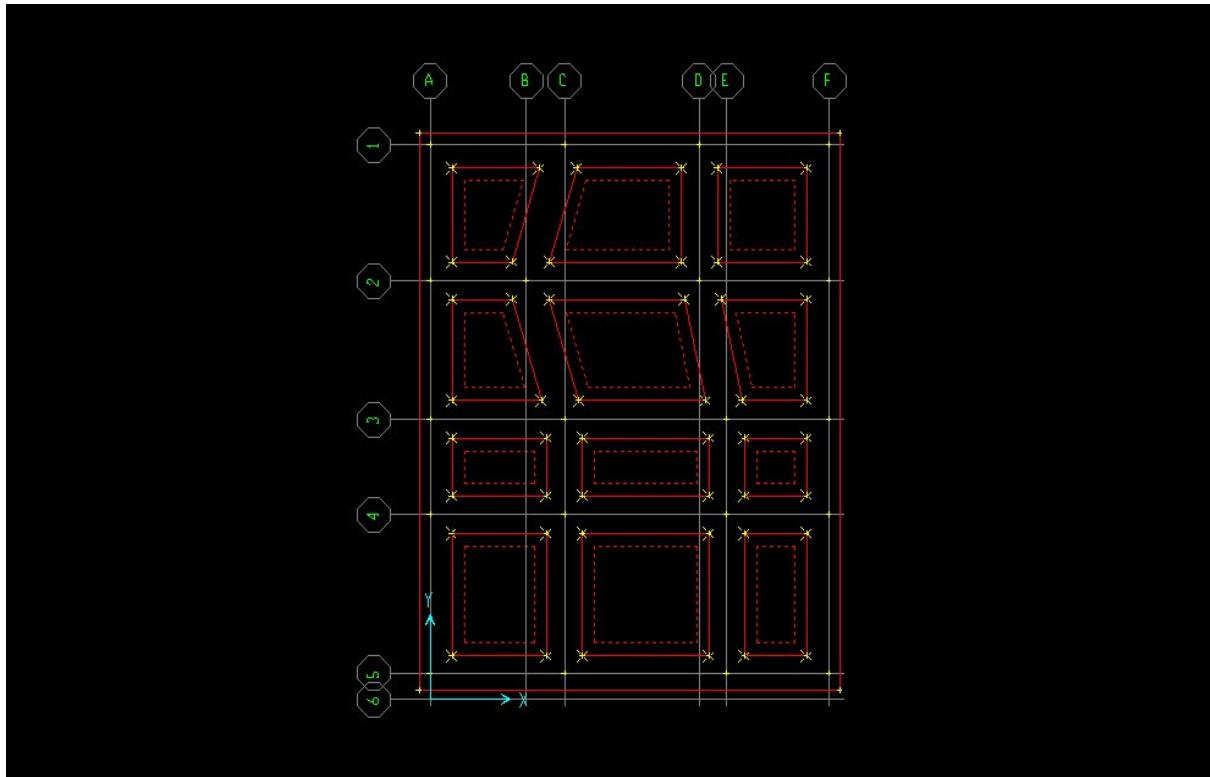
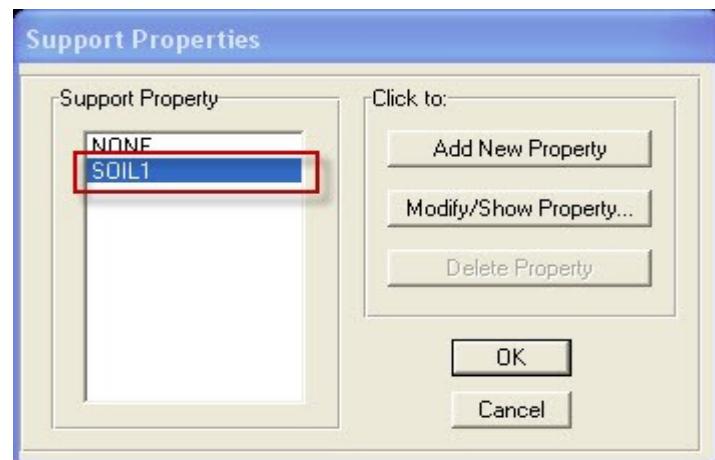
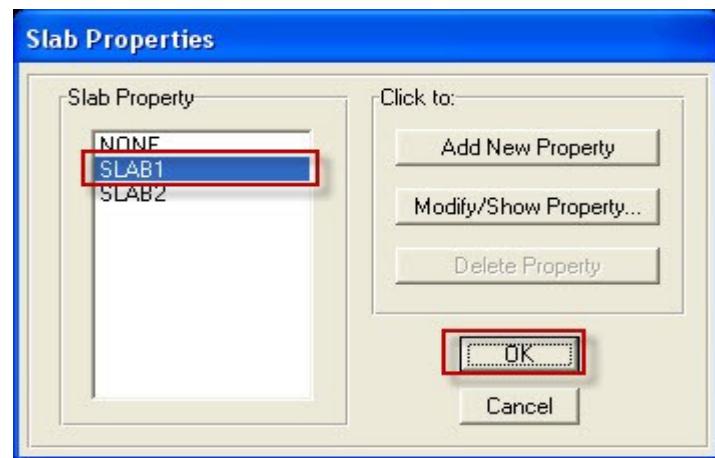
34 ترکیب بار دیگر نیز جهت طراحی پی وارد نرم افزار Safe می کنیم که با مراجعه به قسمت Define/Load Combinations قابل تعریف است. در این مرحله باید گزینه Use for Design تیک زده شود.

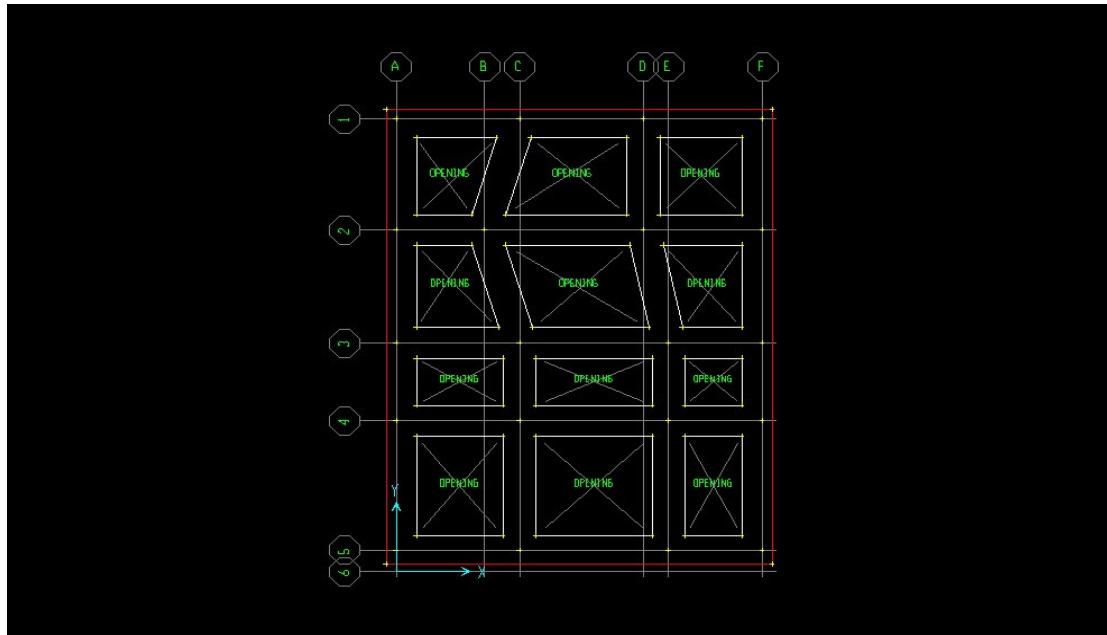


مشخصات مورد نظر به بخش های مختلف پی

با انتخاب پی ها به منوی Assion/slab Properties, Soil supports رفته و مشخصات پی و خاک را انتخاب می کنیم. و در این مرحله قسمت هایی که به صورت Opening می خواهیم باشند باید اجرا شود.





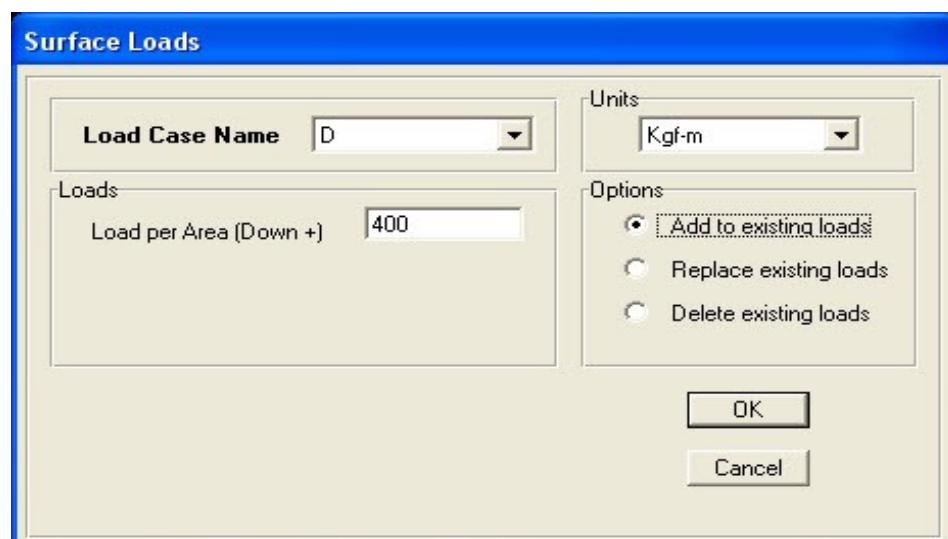


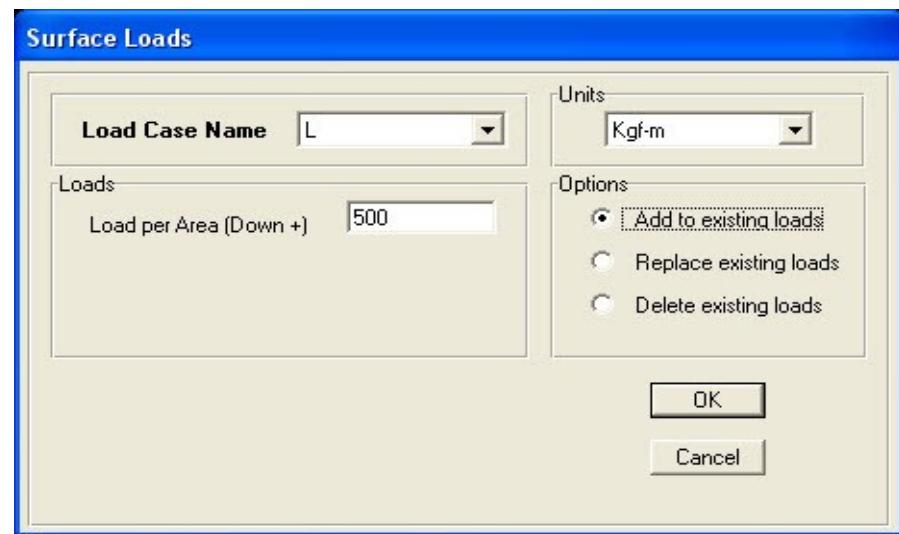
اعمال سه بار مرده و وزنده گستردہ به پی :

بار مرده کہ شامل کف سازی ہا و خاک روی فنداسیون می باشد کہ وزن مخصوص آن را باید بطور معادل در حدود 2000 کیلو گرم بر متر مکعب در نظر گرفته و بار زنده کہ طبق نوع کار بری تعیین می شود کہ در اینجا چون کاربری پارکینگ می باشد بار زنده آن 500 کیلو گرم بر متر مکعب می باشد..

$$L=500 \text{kg}/m^3 \quad D=0.2 \times 20000=400 \text{kg}/m^3$$

کہ این بار ہا از گزینہ Assign/Surface loads بے نرم افزار معرفی می شود.

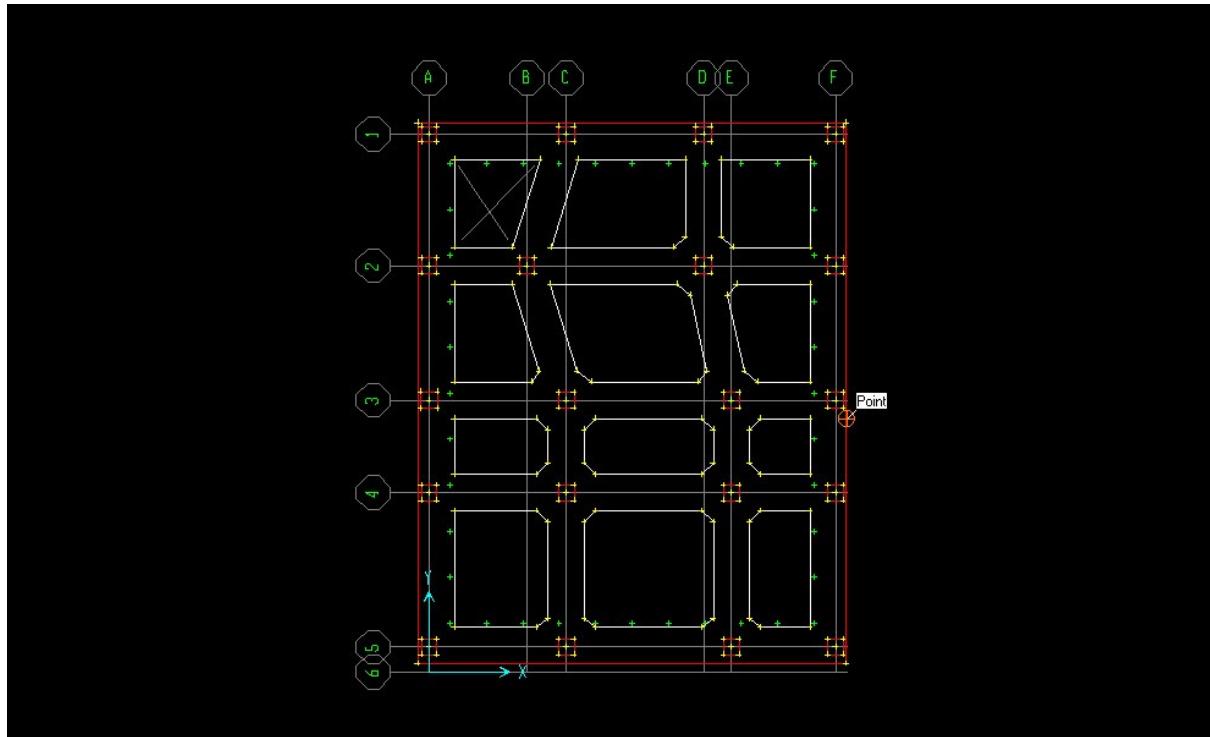


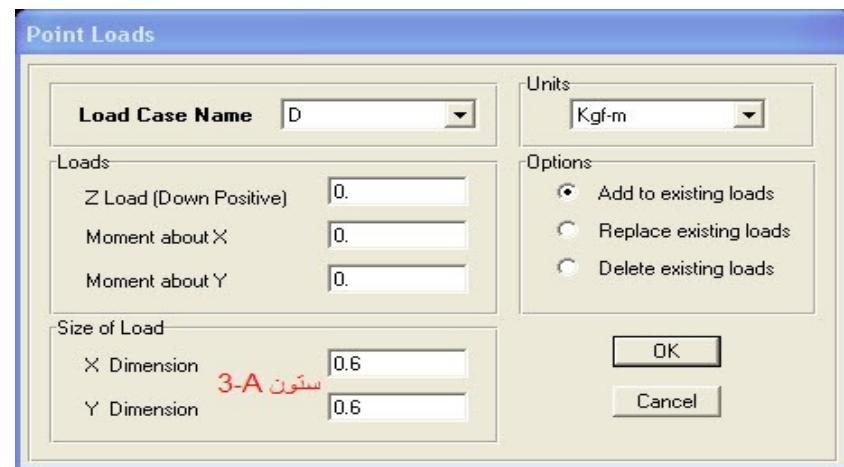
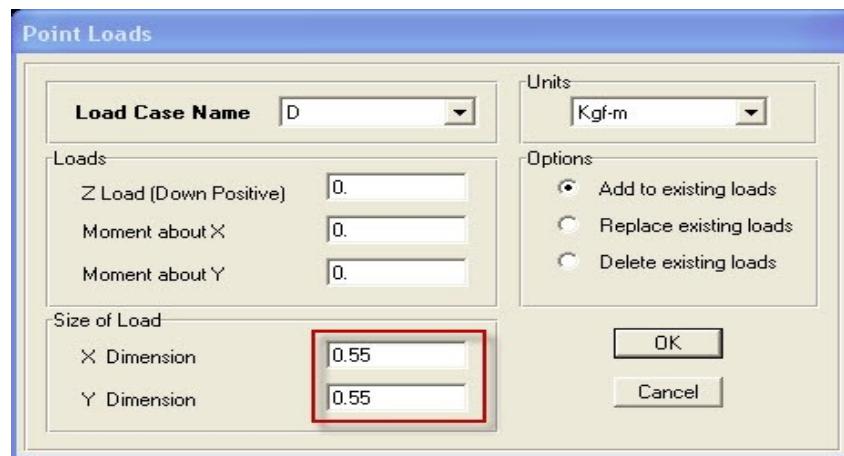


معرفی سایز ستونها جهت محاسبه برش در نرم افزار :

برای این کار به منوی Assign/Point loads رفته و در قسمت Size of Load وارد ستونها را وارد می کنیم. برای این کار با توجه به تیپ بودن ستونها انجام می شود.

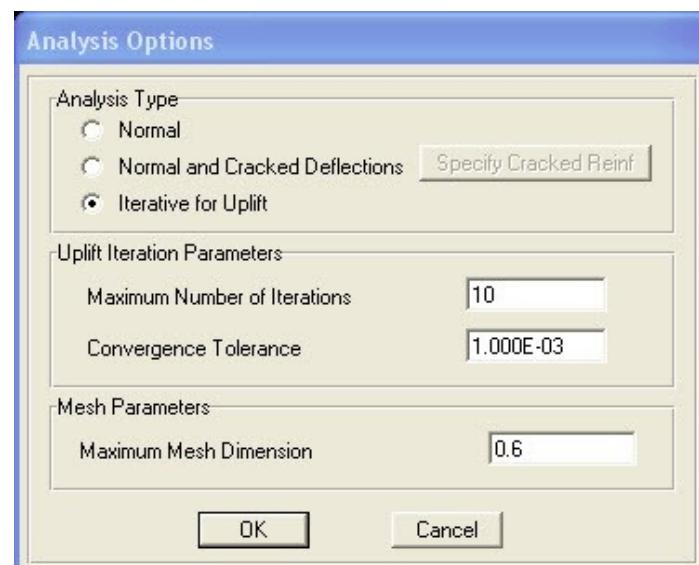
Properties of Object	
Type of Area	Slab
Property	SLAB2
X Dimension (if no drag)	0.
Y Dimension (if no drag)	0.



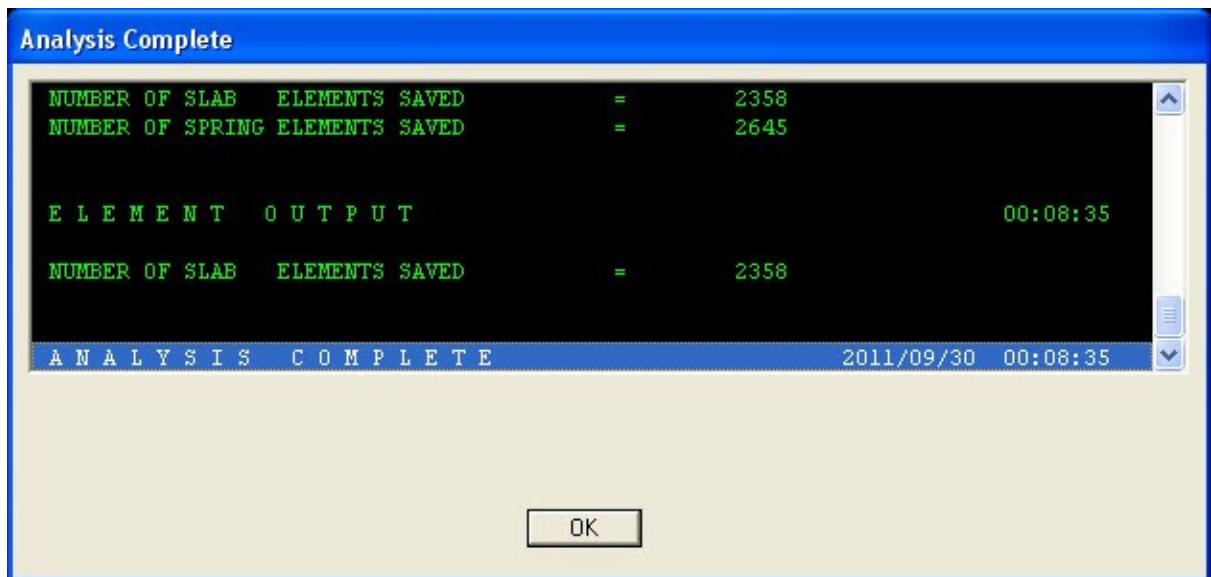


تنظیمات آنالیز پی :

قبل از آنالیز به منوی Analyze/ set options مراجعه می کنیم و پنجره مورد نظر را تنظیم می کنیم.



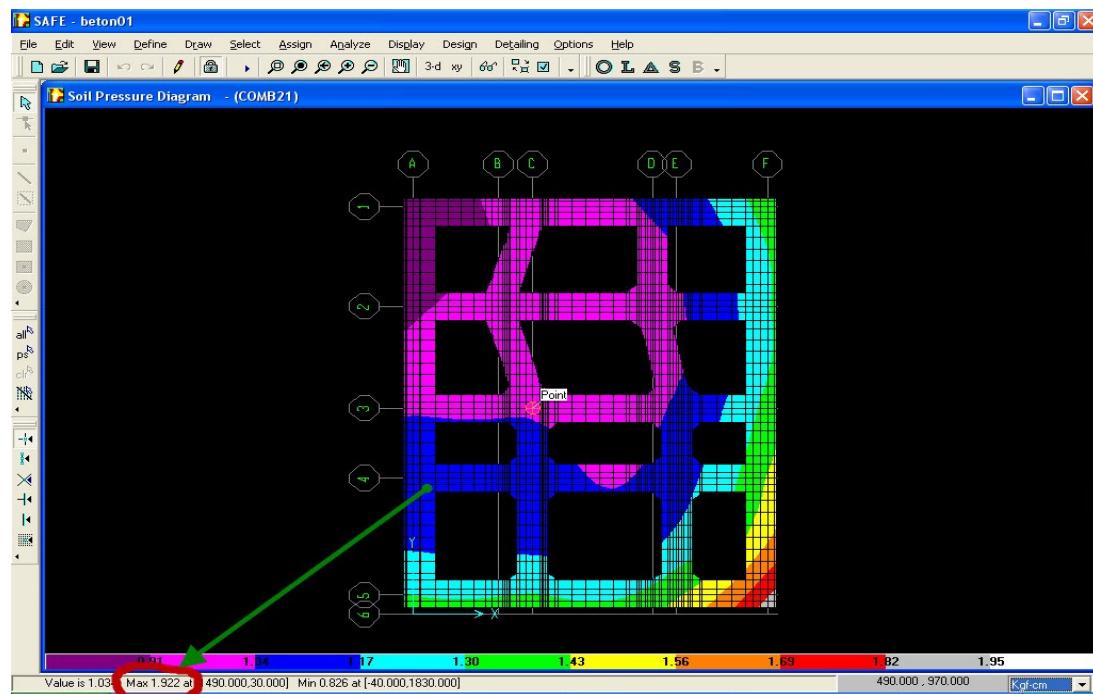
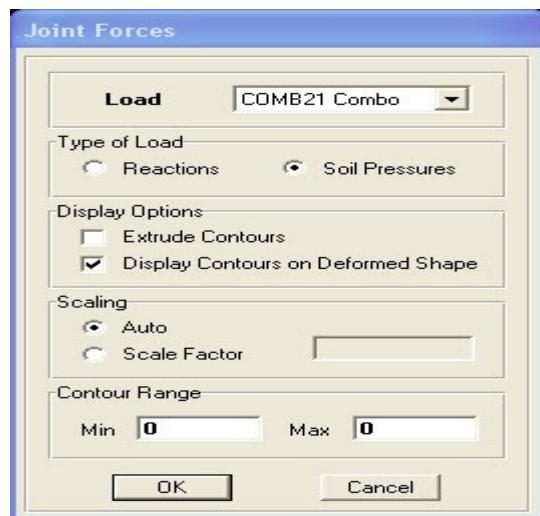
بعد از انجام تنظیمات می توان با مراجعه به Analyze/Run Analysis شروع به آنالیز پی می کنیم.



Combo	ConErr	ConTol	Iterations	MaxIters
COMB1	0.0000	0.0010	1	10
COMB2	0.0000	0.0010	1	10
COMB3	0.0000	0.0010	1	10
COMB4	0.0000	0.0010	1	10
COMB5	0.0000	0.0010	1	10
COMB6	0.0000	0.0010	1	10
COMB7	0.0000	0.0010	1	10
COMB8	0.0000	0.0010	1	10
COMB9	0.0000	0.0010	1	10
COMB10	0.0000	0.0010	1	10
COMB11	0.0000	0.0010	1	10
COMB12	0.0000	0.0010	1	10

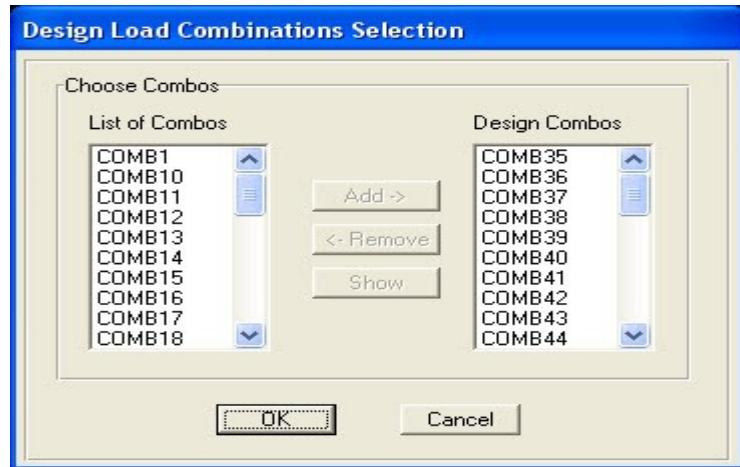
مشاهده تنش های زیر پی و مقایسه با مقدار مجاز :

بعد از انجام آنالیز سازه برای مشاهده تنش های زیر پی به گزینه Display/show Reaction Forces مراجعه می کنیم. در پنجره باز شده آن را تنظیم می کنیم و پی برای نک ترکیب بار هایی که برای تنش ساخته بودیم را انتخاب کرده و تنش مаксیمم آن را با نگه داشتن ماوس بر روی پی می خوانیم که تعدادترکیب بار ها برای کنترل تنش 34 عدد است که در هر 34 حالت تنش زیر پی باید کمتر از 2 kg/m^3 باشد. اگر برای ترکیب باری تنش بزرگتر از 2 kg/m^3 باشد یا باید ابعاد پی را تغییر دهیم ویا باید در زیر پی به ضخامت مناسب سنگ چینی انجام دهیم در این حالت تنش تا 3 kg/m^3 مجاز است. در اینجا همه تنش ها کمتر از 2 kg/m^3 باشند و نیازی به تغییر ابعاد پی ویا سنگ چینی نداریم.

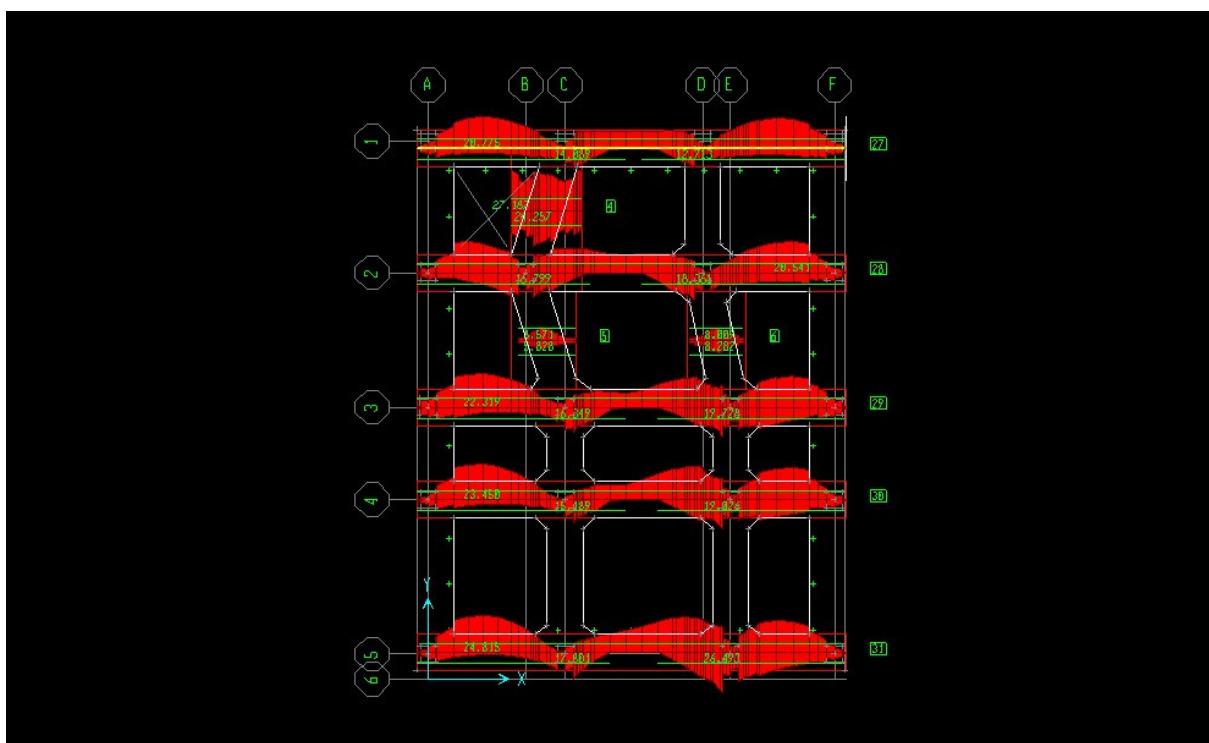


شروع به طراحی پی و کنترل برش پانچ

برای طراحی به منوی Design/Start Design رفته و طراحی انجام می شود. البته قبل از طراحی باید ترکیب بارهای طراحی را از منوی Design/select Design combos انتخاب کنیم.

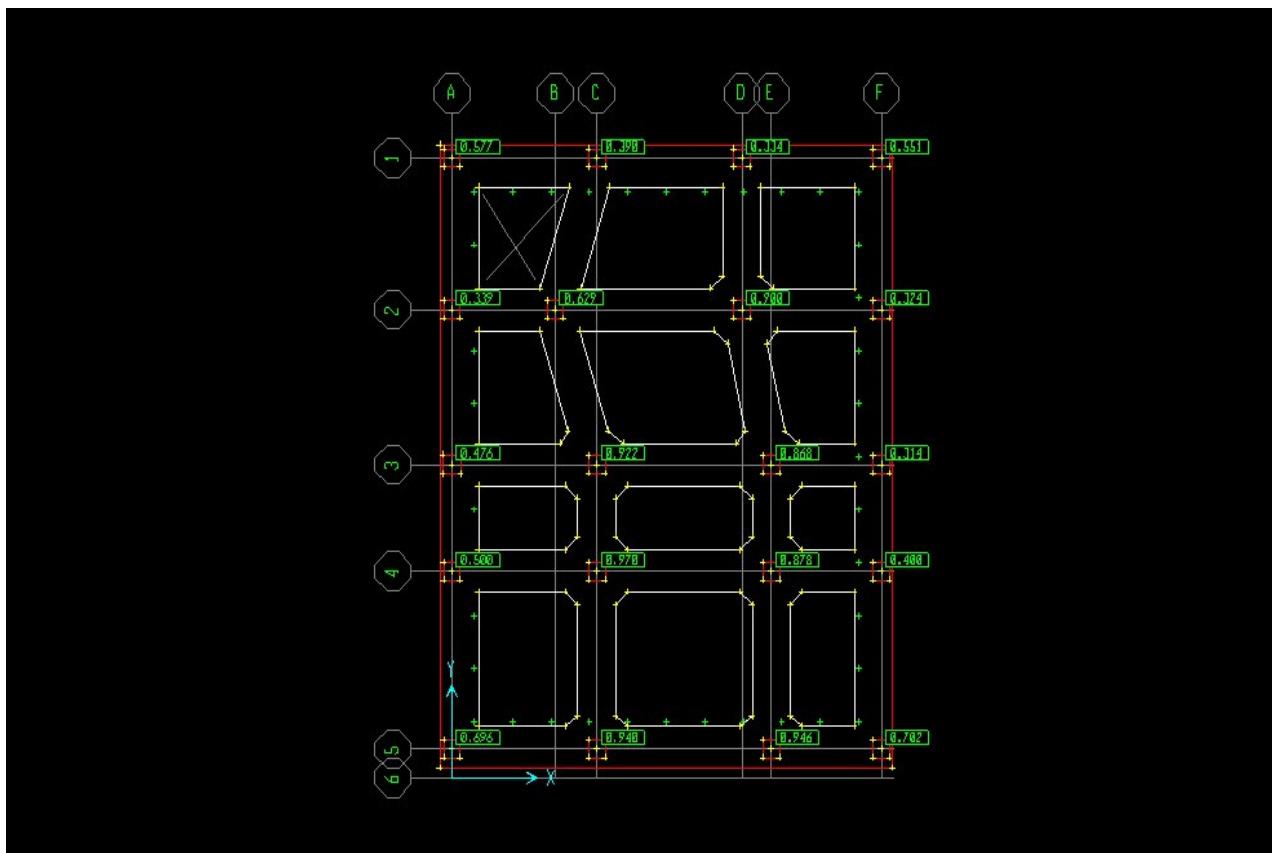


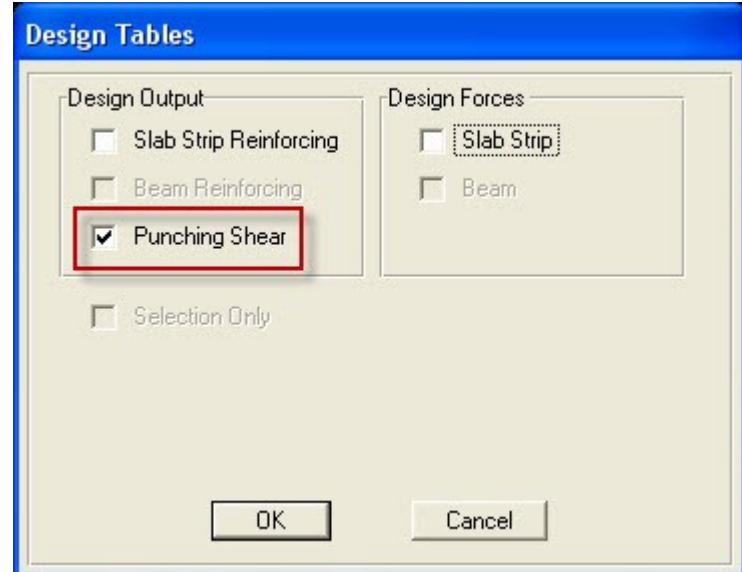
بعد از اتمام طراحی پی از طریق منوی Design/Display punching shear ratios نتیجه طراحی پی برای برش پانچ گزارش می شود که در این گزارش تمامی اعداد باید کمتر از یک باشند. اگر کمتر از یک نباشد باید در طراحی پی بازبینی شود. که در پروژه ما ستونهای 4-C, 5-C, 5-E به صورت N/C می باشد و ستونهای 3-C, 3-E, 2-D, 4-E, 5-E بزرگتر از یک می باشند. برای رفع این مشکل از افزایش ضخامت پی و پیخ زدن استفاده می کنیم که در این صورت جوابگو می باشند.



Slab Reinforcing

Choose Strip Direction <input checked="" type="radio"/> X Direction Strip <input type="radio"/> Y Direction Strip	Reinforcing Values <input checked="" type="radio"/> Show Rebar at Controlling Station <input type="radio"/> Show Rebar at Every Station <input type="checkbox"/> Show Rebar Above Typical Value	
Rebar Location Shown <input checked="" type="checkbox"/> Show Top Rebar <input checked="" type="checkbox"/> Show Bottom Rebar	Typical Value of Reinforcing <input checked="" type="radio"/> Define by Bar Size and Spacing <input type="radio"/> Define by Bar Area and Spacing	
Reinforcing Display Type <input checked="" type="radio"/> Show Rebar Area <input type="radio"/> Show Number of Bars of Size: Top <input type="text" value="b12"/> Bottom <input type="text" value="b12"/>	Bar Size Top <input type="text"/> Bottom <input type="text"/>	Bar Spacing Top <input type="text"/> Bottom <input type="text"/>
Reinforcing Diagram <input checked="" type="checkbox"/> Show Reinforcing Envelope Diagram Scale Factor <input type="text" value="1."/> <input checked="" type="checkbox"/> Show Reinforcing Extent	OK Cancel	





Punching Shears

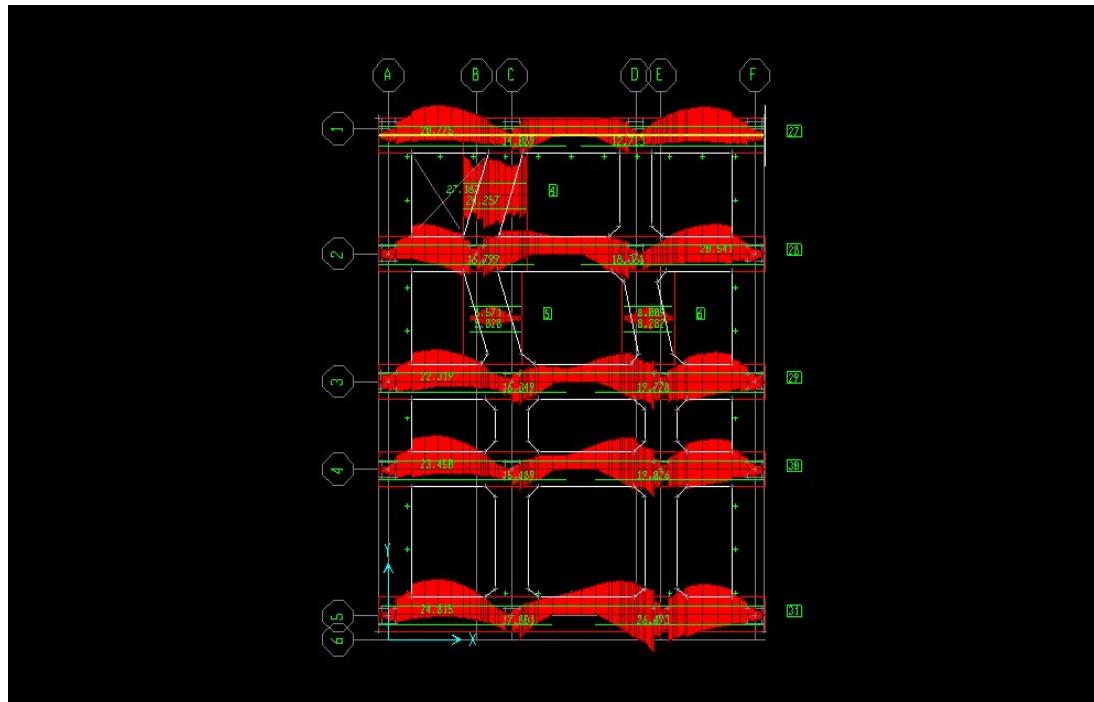
Point_ID	X	Y	Ratio	Combo
1	0	19.2	0.5774654	COMB45
2	0	14.5	0.3386771	COMB41
3	0	9.7	0.4758504	COMB45
4	0	6.4	0.500286	COMB46
5	0	0.9	0.6964521	COMB46
6	4.9	19.2	0.3900616	COMB42
7	14.52	19.2	0.5505589	COMB42
8	14.52	14.5	0.3236982	COMB49
9	14.52	9.7	0.3137844	COMB52
10	14.52	6.4	0.4003751	COMB51
11	14.52	0.9	0.702126	COMB37
12	3.5	14.5	0.6289858	COMB42
13	4.9	9.7	0.9216205	COMB45
14	4.9	6.4	0.9700148	COMB46
15	4.9	0.9	0.9396021	COMB39
16	9.8	19.2	0.3339809	COMB41
17	9.8	14.5	0.9001635	COMB43
18	10.8	9.7	0.8679459	COMB43
19	10.8	6.4	0.8782973	COMB40
20	10.8	0.9	0.9458081	COMB40

مشاهده نتایج طراحی آرماتورهای طولی پی:

به گزینه Design/Display slab Design info رفته و برای دو حالت X و Y Direction Strip انجام می شود.

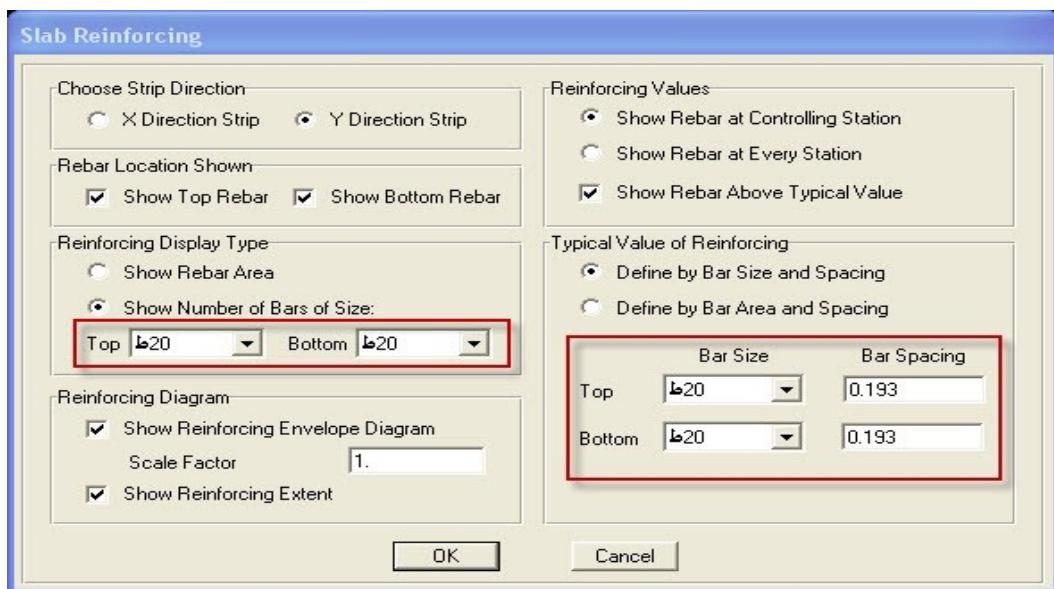
تعیین مقدار آرماتور های سراسری:

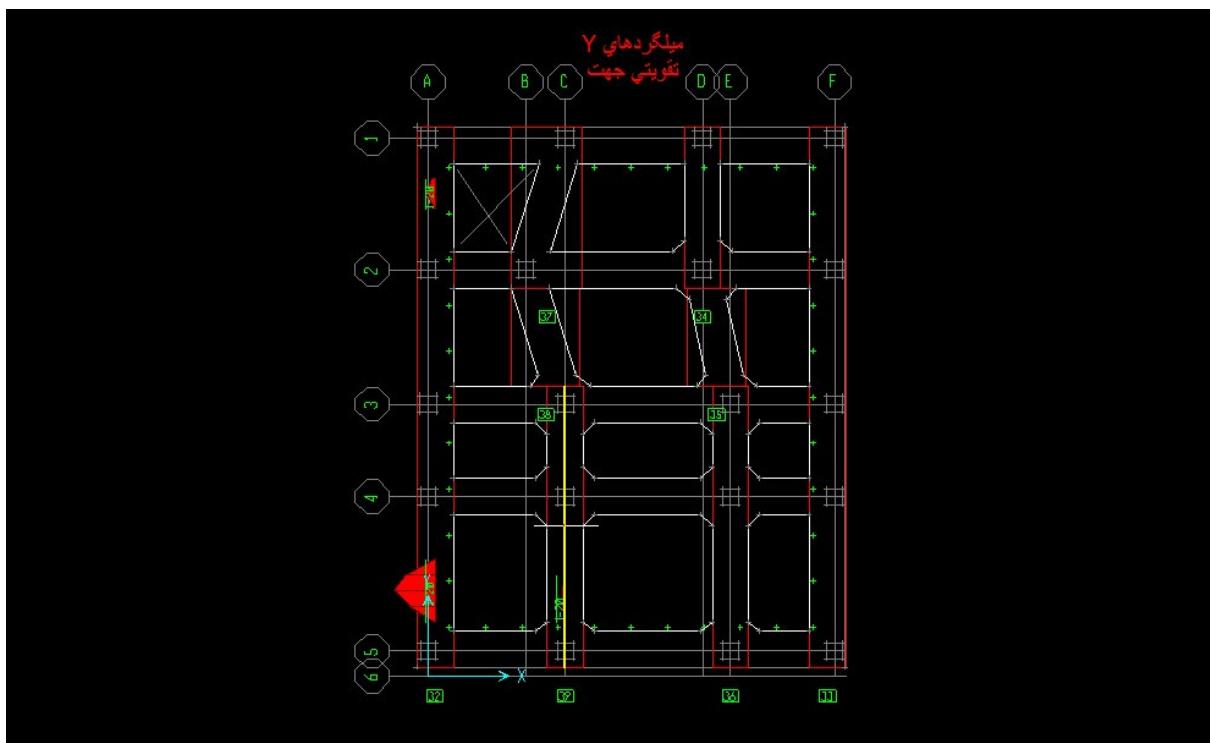
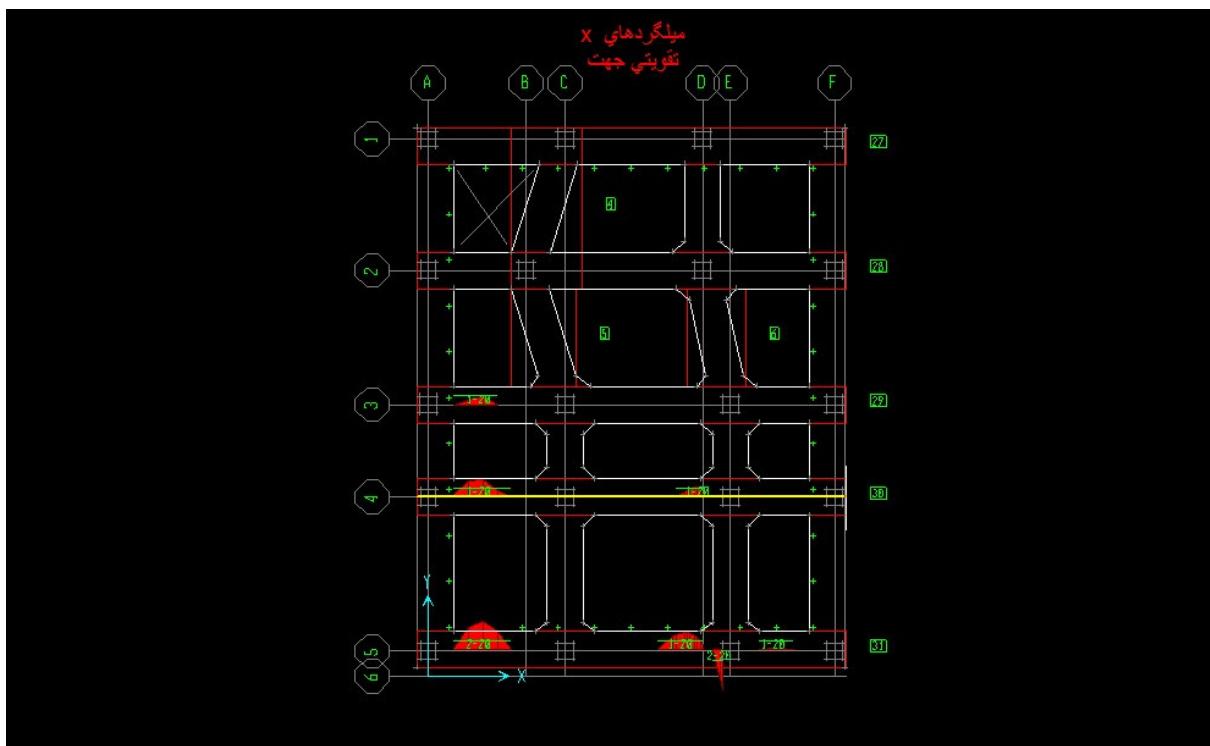
طبق آئین نامه نباید در هر قسمت مقدار میلگرد از 0.15 کمتر باشد. ما در اینجا فاصله بین میلگرد های سراسری را 12cm و میلگرد شماره 20 فرض می کنیم.



تعیین میلگرد های تقویتی :

به گزینه Design/Display slab Design info رفته و مطابق شکل فاصله شماره آرماتور های تقویتی را محاسبه می کنیم.





که این آرماتورها (سراسری و تقویتی) بطور کامل در دیتالیل های اجرای نشان داده میشود.

کنترل برش یک طرفه در نوارهای پی

طبق آبین نامه ACI داریم:

مجاز

Vr =

Vr =

3 ×

x

نوار 5: COMB49
V_u = 60701 kg به فاصله d از برستون

y

نوار C: COMB46
V_u = 53311 kg به فاصله d از برستون

چون $V_u < V_r$ این کنترل نیز جوابگو می باشد.

محاسبه طول مهاری ووصله آرماتور ها در کشش و فشار:

میلگرد مورد استفاده از نوع S400 می باشد.

طول قلاب:

قلاب

= 1

قلاب

= 6

شعاع خم:

$$\begin{cases} d_b \leq 8mm \\ 28 < d_b \leq \end{cases}$$

$d_b \leq$

mm

طول گیرایی میلگردهای کششی:

$$L_d =$$

f_y
 $1/\sqrt{f}$

$$L_d =$$

$$\frac{392}{1\sqrt{2}}$$

طول گیرایی میلگردهای فشار:

$$L_{dc} =$$

$$ax$$

طول گیرایی میلگردهای قلاب دار درکشش:

$$L_{dh} =$$

$$0.25$$

$$L_{dh} =$$

$$2d_b$$

وصله میلگردها:

وصله میلگردهای کششی:

$$\text{طول پوشش} = 1.3L_d = 1.3 \times 80d_b = 104d_b \geq 30 \text{ cm}$$

وصله میلگردهای فشاری:

$$\text{طول پوشش} = 0.07f_y d_b = 28d_b \geq 30 \text{ cm}$$

منابع:

جزوه درسی جناب آقای مهندس احمد رضا جعفری

کتاب طراحی سازه های فولادی شاپور طاحونی

طراحی سازه های فولادی دکتر ازهرب و میر قادری

و...