

مقدمه

ضمن آرزوی موفقیت برای تمامی مهندسين گرامی، جزوه حاضر مراحل طراحی سازه های بتنی و فولادی را به صورت تصویری تشریح می کند. در رابطه با مطالب آن موارد زیر قابل ذکر است:

- ۱- جزوه بر اساس **ویرایش ۹۲ مبحث ششم، نهم و دهم** می باشد.
- ۲- تمامی محاسبات بر اساس **ویرایش چهارم استاندارد ۲۸۰۰** می باشد.
- ۳- نحوه تنظیمات آیین نامه ای هم برای ETABS9 و هم برای ETABS 2015 ارائه شده است. منتها تشریح کامل مفاهیم و مراجع آیین نامه ای در فصل مربوط به ETABS2015 ارائه شده است.
- ۴- از هر گونه نظر و یا انتقاد از مطالب داخل جزوه استقبال می کنم. نظرات خود را می توانید از طریق سایت www.hoseinzadeh.net و یا ایمیل hoseinzadeh.m@tabrizu.ac.ir و hoseinzadeh.m@gmail.com ارسال نمایید.
- ۵- به امید خدا جزوه با گذر زمان به روز خواهد شد. تاریخ آخرین ویرایش جزوه در بالای صفحات مشخص شده است.
- ۶- از اساتید و مهندسان عزیز در خواست می کنم نظرات خود را در رابطه با مطالب جزوه، به ویژه مطالبی که مورد اختلاف مهندسين می باشد برایم ارسال نمایند تا در ویرایشهای بعدی اصلاح کنم و یا توضیحات تکمیلی اضافه کنم. بسیاری از مطالب جزوه حاصل همفکری با مهندسين گرامی از نقاط مختلف کشور می باشد که جا دارد از همگی تشکر نمایم.

ویرایش اول: ۱۳۹۳/۳/۱۱

مسعود حسین زاده اصل

تغییرات جدید ویرایش پاییز نسبت به ویرایش تابستان

- طراحی دستی اتصال گیردار با ورق روسری و زیرسری در سازه با قاب خمشی فولادی اضافه گردید
- اصلاح تصاویر بر اساس ETABS 2016
- طراحی دستی سقف تیرچه بلوک اضافه گردید
- نحوه تعیین ستونهایی که نیروی محوری ناشی از زلزله در آنها کمتر از ۲۰ درصد ظرفیت است (جهت عدم اعمال ضابطه ۱۰۰-۳۰) اضافه گردید
- تکمیل بخش تعیین نامنظمی سازه
- تکمیل بخش درز انقطاع
- ویرایش فصل محاسبه ضریب نامعینی
- اصلاح نحوه محاسبه خیز در دالها
- اصلاح ایرادات نگارشی

فایلهای کمکی ETABS و EXCEL

فایلهای زیر در وبسایت شخصی، در قسمت جزوات شخصی قابل دانلود هستند:

- ETABS9-ACI99-0.3-RHO1.edb -۱
- ETABS9-ACI99-0.3-RHO1.2.edb -۲
- ETABS9-ACI99-0.35-RHO1.edb -۳
- ETABS9-ACI99-0.35-RHO1.2.edb -۴

- ETABS9-ACI2008-A0.3-RHO1.edb -۵
- ETABS9-ACI2008-A0.3-RHO1.2.edb -۶
- ETABS9-ACI2008-A0.35-RHO1.edb -۷
- ETABS9-ACI2008-A0.35-RHO1.2.edb -۸

- ETABS9-ASD-89-0.3-RHO1.edb -۹
- ETABS9-ASD-89-0.3-RHO1.2.edb -۱۰
- ETABS9-ASD-89-0.35-RHO1.edb -۱۱
- ETABS9-ASD-89-0.35-RHO1.2.edb -۱۲

- ETABS2015-STATIC-0.3-RHO1.edb -۱۳
- ETABS2015- STATIC -0.3-RHO1.2.edb -۱۴
- ETABS2015- STATIC -0.35-RHO1.edb -۱۵
- ETABS2015- STATIC -0.35-RHO1.2.edb -۱۶

- ETABS2015-DYN1-0.3-RHO1.edb -۱۷
- ETABS2015- DYN1-0.3-RHO1.2.edb -۱۸
- ETABS2015- DYN1-0.35-RHO1.edb -۱۹
- ETABS2015- DYN1-0.35-RHO1.2.edb -۲۰

- ETABS2015-DYN2-0.3-RHO1.edb -۲۱
- ETABS2015- DYN2-0.3-RHO1.2.edb -۲۲
- ETABS2015- DYN2-0.35-RHO1.edb -۲۳
- ETABS2015- DYN2-0.35-RHO1.2.edb -۲۴

- 2800R4.xls -۲۵

فایلهای فوق در یک فایل فشرده شده از آدرس زیر قابل دانلود هستند:

www.hoseinzadeh.net/hoseinzadeh.htm

- فایلهای ۱ تا ۸ تنها برای سازه های بتنی تنظیم شده اند (در ETABS9.7.4)
- فایلهای ۹ تا ۱۲ تنها برای سازه های فولادی بر اساس روش تنش مجاز تنظیم شده اند (در ETABS9.7.4).
- در فایلهای ۱۳ تا ۲۴ تنظیمات لازم برای سازه های بتنی (بر اساس ACI-318-2014) و نیز سازه های فولادی (بر اساس AISC-360-201) انجام شده و ترکیبات بار هر دو تعریف شده است. هر دو ترکیب بار شامل تحلیل استاتیکی و دینامیکی منظور شده است.
- در فایلهای ۱۳ تا ۲۴ همچنین ترکیب بارهای کنترل تنش خاک نیز بر اساس میحث ششم ویرایش ۹۲ قرار داده شده است تا پس از اتمام مدل و export کردن آن به SAFE نیازی به تعریف دستی ترکیبات بار کنترل تنش خاک نباشد.
- فایل EXCELL شامل ۳ بخش است:
 - ۱- محاسبه نیروی زلزله بر اساس ویرایش ۴ استاندارد ۲۸۰۰
 - ۲- محاسبه تابع طیف بر اساس استاندارد ۲۸۰۰ (جهت انجام آنالیز دینامیکی)
 - ۳- محاسبه زلزله بر اساس ویرایش ۳ استاندارد ۲۸۰۰

۱-۱-۳ ایجاد مدل جدید

گزینه اول: یک فایل کامل (شامل تعاریف اولیه) را با نام default.edb در پوشه زیر کپی کنید:

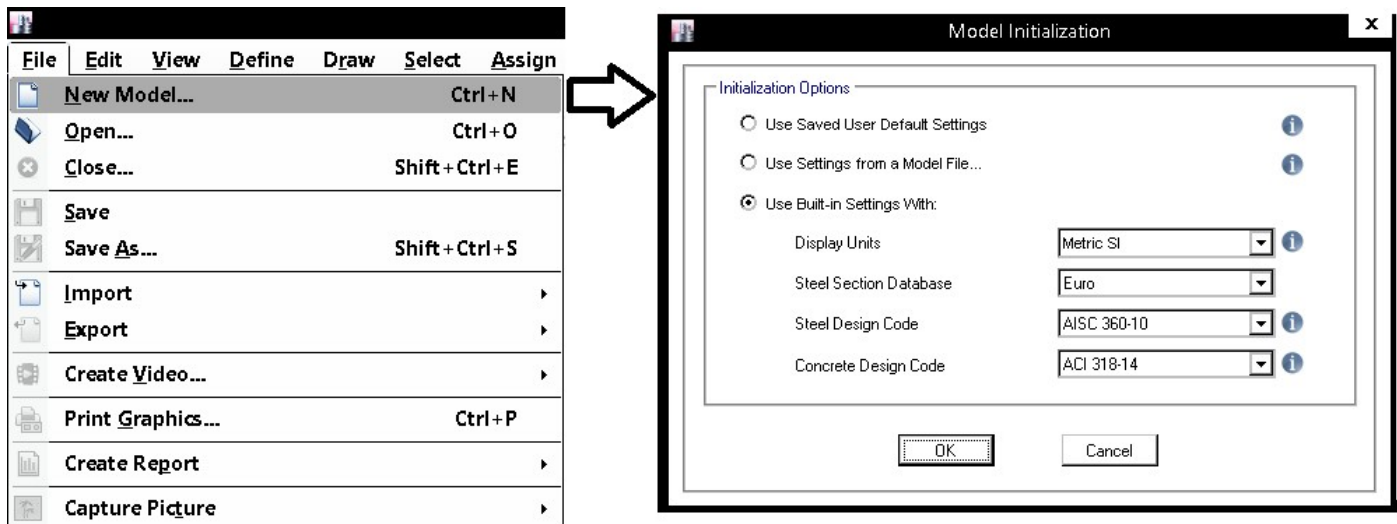
C:\Program Files\Computers and Structures\ETABS 2015\default.edb

در این صورت با انتخاب گزینه اول، مدل جدید دارای همان تعاریف و پیش فرضهای فایل default.edb خواهد بود.

گزینه دوم: فایل پیش فرض اولیه توسط کاربر انتخاب می شود.

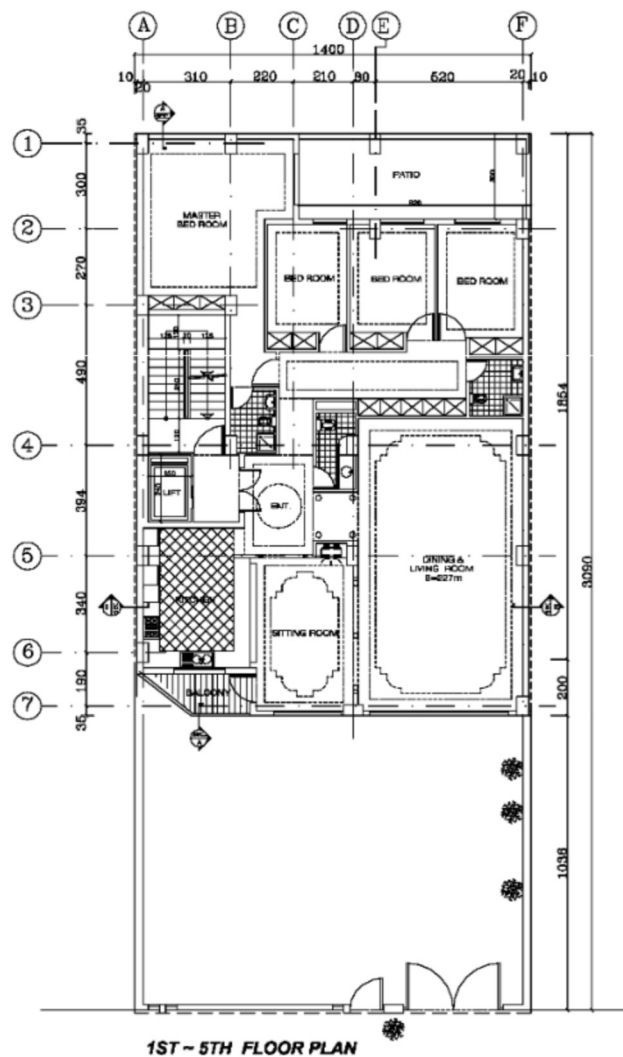
گزینه سوم: هیچ تنظیم و یا تعریف اولیه ای نخواهد بود و کاربر تمامی تعاریف را از ابتدا تنظیم می کند.

- در قسمت Steel Section Database جدول اشتتایل انتخاب می شود که مقاطع فولاد ایرانی همگی برگرفته از Euro می باشند
- آیین نامه فولاد ایران (مبحث ۱۰) برگرفته از آیین نامه فولاد آمریکا سال ۲۰۱۰ می باشد و باید AISC 360-10 انتخاب شود
- گرچه آیین نامه بتن ایران (مبحث نهم) مشابهتی با آیین نامه بتن آمریکا (ACI) ندارد، منتها بنا به عرف رایج بین مهندسين ایرانی، برای طراحی بتن از ACI استفاده می شود.



خطوط راهنما (Grid Lines):

این خطوط در حکم همان آکس ها در نقشه ها می باشند که عموماً برای نشان دادن محل قرار گیری ستونها استفاده می شود.



1ST ~ 5TH FLOOR PLAN

New Model Quick Templates

Grid Dimensions (Plan)

Uniform Grid Spacing

Number of Grid Lines in X Direction:

Number of Grid Lines in Y Direction:

Spacing of Grids in X Direction: m

Spacing of Grids in Y Direction: m

Specify Grid Labeling Options:

Custom Grid Spacing

Specify Data for Grid Lines:

Story Dimensions

Simple Story Data

Number of Stories:

Typical Story Height: m

Bottom Story Height: m

Custom Story Data

Specify Custom Story Data:

Add Structural Objects

Blank

Grid Only

Steel Deck

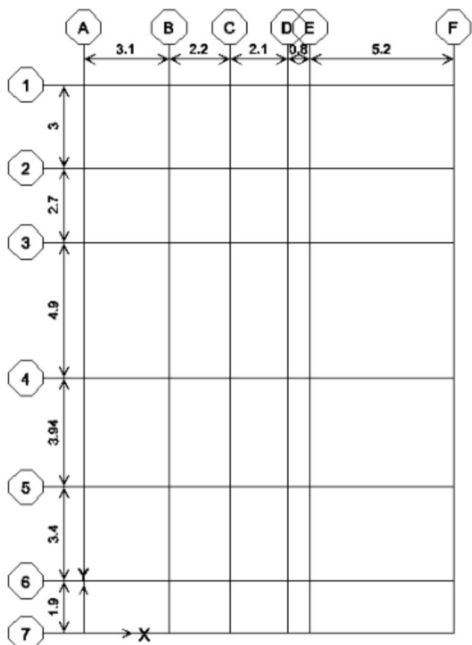
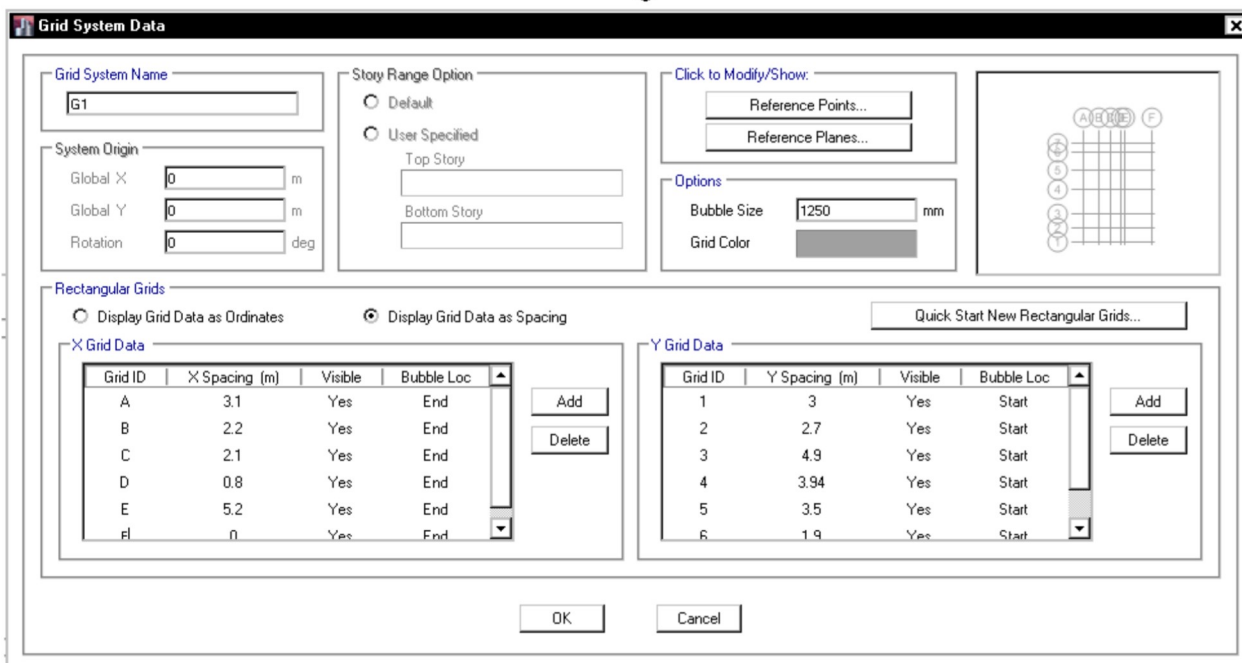
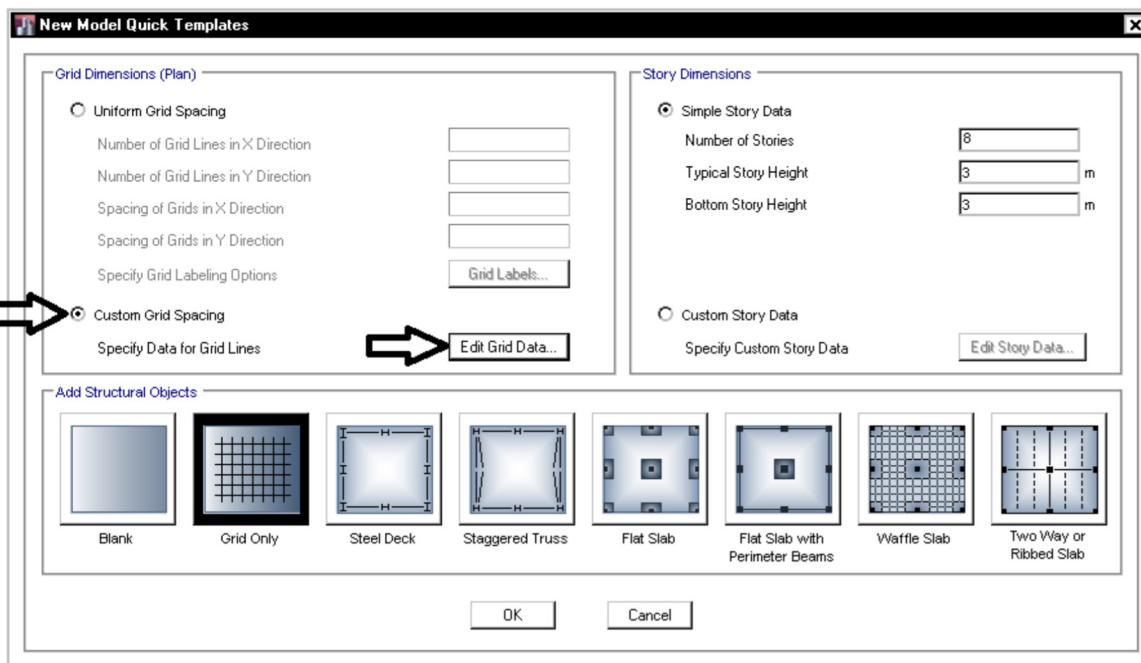
Staggered Truss

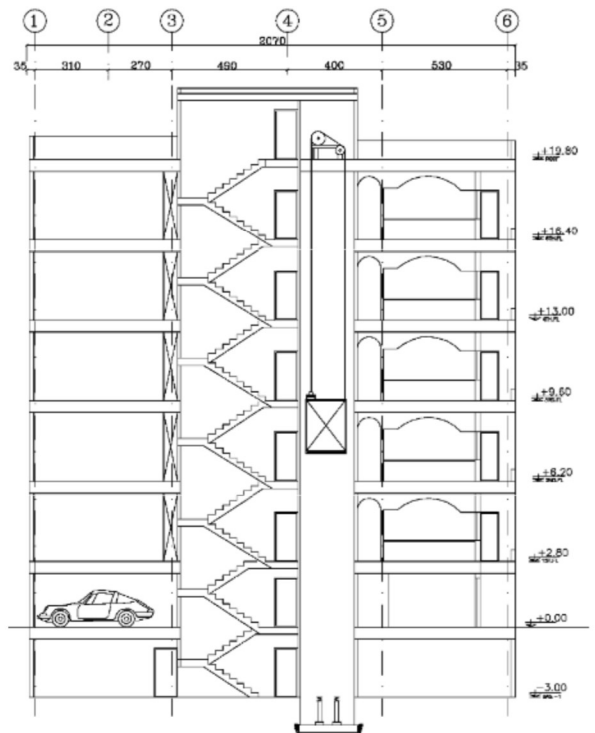
Flat Slab

Flat Slab with Perimeter Beams

Waffle Slab

Two Way or Ribbed Slab





New Model Quick Templates

Grid Dimensions (Plan)

- Uniform Grid Spacing
 - Number of Grid Lines in X Direction:
 - Number of Grid Lines in Y Direction:
 - Spacing of Grids in X Direction:
 - Spacing of Grids in Y Direction:
 - Specify Grid Labeling Options:
 - Grid Labels...
- Custom Grid Spacing
 - Specify Data for Grid Lines:
 - Edit Grid Data...

Story Dimensions

- Simple Story Data
 - Number of Stories:
 - Typical Story Height:
 - Bottom Story Height:
- Custom Story Data
 - Specify Custom Story Data:
 - Edit Story Data...

Add Structural Objects

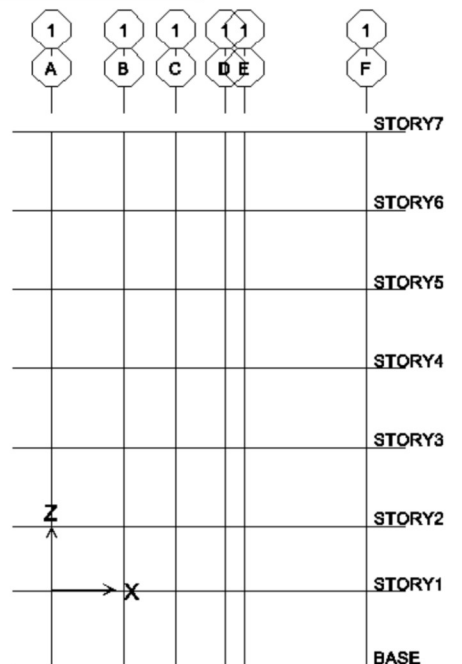
Blank | Grid Only | Steel Deck | Staggered Truss | Flat Slab | Flat Slab with Perimeter Beams | Waffle Slab | Two Way or Ribbed Slab



Story Data

| Story | Height m | Elevation m | Master Story | Similar To | Splice Story | Splice Height m |
|--------|----------|-------------|--------------|------------|--------------|-----------------|
| Story8 | 3 | 22.7 | Yes | None | No | 0 |
| Story7 | 3.4 | 19.7 | No | Story8 | No | 0 |
| Story6 | 3.4 | 16.3 | No | Story8 | No | 0 |
| Story5 | 3.4 | 12.9 | No | Story8 | No | 0 |
| Story4 | 3.4 | 9.5 | No | Story8 | No | 0 |
| Story3 | 3.4 | 6.1 | No | Story8 | No | 0 |
| Story2 | 2.8 | 2.7 | No | Story8 | No | 0 |
| Story1 | 3.2 | -0.1 | No | Story8 | No | 0 |
| Base | | -3.3 | | | | |

Note: Right Click on Grid for Options



۳-۱-۲ تعریف مشخصات مصالح

در شکل زیر A992Fy50 فولاد رایج در آمریکا می باشد و 4000Psi بتن با مقاومت 28MPa می باشد. A615Gr60 نیز میلگرد طولی سازه های بتنی می باشد. A416Gr270 کابل پیش تنیده می باشد. به جای تعریف مواد جدید بهتر است material موجود در لیست را ویرایش کنیم.

۳-۱-۲-۱ تنظیم مشخصات فولاد

فولاد ساختمانی رایج در ایران S240 می باشد که مشخصات آن باید به صورت زیر وارد شود

The image illustrates the steps to define material properties in a software application:

- Define Materials Dialog:** The 'Define Materials' dialog is open, showing a list of materials. The 'Modify/Show Material...' button is highlighted, indicating the next step.
- Material Property Data Dialog:** The 'Material Property Data' dialog is open, showing the 'Material Name' field set to 'S240'. The 'Material Type' is set to 'Steel', and the 'Directional Symmetry Type' is set to 'Isotropic'. The 'Material Property Design Data' dialog is also open, showing the 'OK' button highlighted.

تنش تسلیم مورد انتظار یا موثر (Effective Yield Stress)

۳-۲-۳-۱۰ ضریب R_y تولیدات فولاد

ضریب R_y اساساً برای انواع تولیدات فولاد متفاوت بوده و به عوامل متعددی نظیر شکل مقاطع، افزودنی‌های به کار رفته در طی روند تولید فولاد در کارخانجات بستگی دارد. مطابق مقررات این مبحث ضریب R_y باید به شرح جدول ۱۰-۲-۳-۱۰ در نظر گرفته شود.

طبق تعریف، ضریب R_y عبارت است از نسبت تنش تسلیم مورد انتظار به حداقل تنش تسلیم تعیین شده، که به منظور در نظر گرفتن افزایش مقاومت مورد نیاز باید در محاسبات مدنظر قرار گیرد. کاربرد ضریب R_y در محاسبات لرزه‌ای سازه‌های با شکل‌پذیری مختلف در بخش‌های مربوطه ارائه شده است. مقدار ضریب R_y از رابطه زیر تعیین می‌شود.

$$R_y = \frac{F_{ye}}{F_y}$$

$$(۱-۲-۳-۱۰)$$

که در آن:

F_y = تنش تسلیم تعیین شده فولاد

F_{ye} = تنش تسلیم مورد انتظار فولاد

جدول ۱۰-۲-۳-۱۰ مقادیر R_y برای انواع تولیدات فولاد

| R_y | نوع محصول |
|-------|--|
| ۱/۲۵ | مقاطع لولهای و قوطی شکل نورد شده |
| ۱/۲۰ | سایر مقاطع نورد شده شامل مقاطع I شکل، H شکل، ناودانی، نبشی و سبیری |
| ۱/۱۵ | مقاطع ساخته شده از ورق، ورق‌ها و تسمه‌ها |

- برای تیروورق‌ها و ستونها و بادبندهای ساخته شده از ورق:

$$F_{ye} = 1.15 \times F_y = 1.25 \times 240 = 276 \text{ MPa}$$

- برای مقاطع نورد شده مانند ستونهای متشکل از جفت IPE، بادبندهای ساخته شده از نبشی و یا ناودانی:

$$F_{ye} = 1.25 \times F_y = 1.2 \times 240 = 288 \text{ MPa}$$

F_{ye} در چه مواردی استفاده میشود؟

بیشتر در طراحی اتصالات فولادی استفاده میشود. برای مثال ایتبس قادر است نیروی طراحی اتصال مهاربندها را بر اساس ضوابط آیین نامه محاسبه و اعلام کند. هنگام محاسبه نیروی طراحی مهاربند از F_{ye} که در تعریف مصالح تعیین می‌شود استفاده می‌کند. برای مثال بند زیر را داریم:

۳-۱۰-۳-۱۰ اتصالات مهاربندی‌ها

مقاومت مورد نیاز اتصالات مهاربندی‌ها در قاب‌های مهاربندی شده همگرای معمولی نباید از یکی از دو مقدار (الف) و (ب) این بند کمتر در نظر گرفته شود.

(الف) مقاومت کششی مورد انتظار اعضای مهاربندی برابر $(R_y F_y A_g)$ که در آن R_y نسبت تنش تسلیم مورد انتظار به حداقل تنش تسلیم فولاد مهاربند، F_y تنش تسلیم فولاد مهاربند و A_g سطح مقطع کلی عضو مهاربندی است.

(ب) بیشترین نیروی محوری حاصل از ترکیبات بار زلزله تشدید یافته در مهاربندی‌ها.

سوال: در سازه‌های فولادی معمولاً در یک پروژه هم مقاطع نورد شده استفاده می‌شود و هم مقاطع ساخته شده از ورق. در این صورت F_{ye} را بر چه اساسی وارد کنیم (بر اساس $R_y=1.15$ یا $R_y=1.2$)؟

پاسخ:

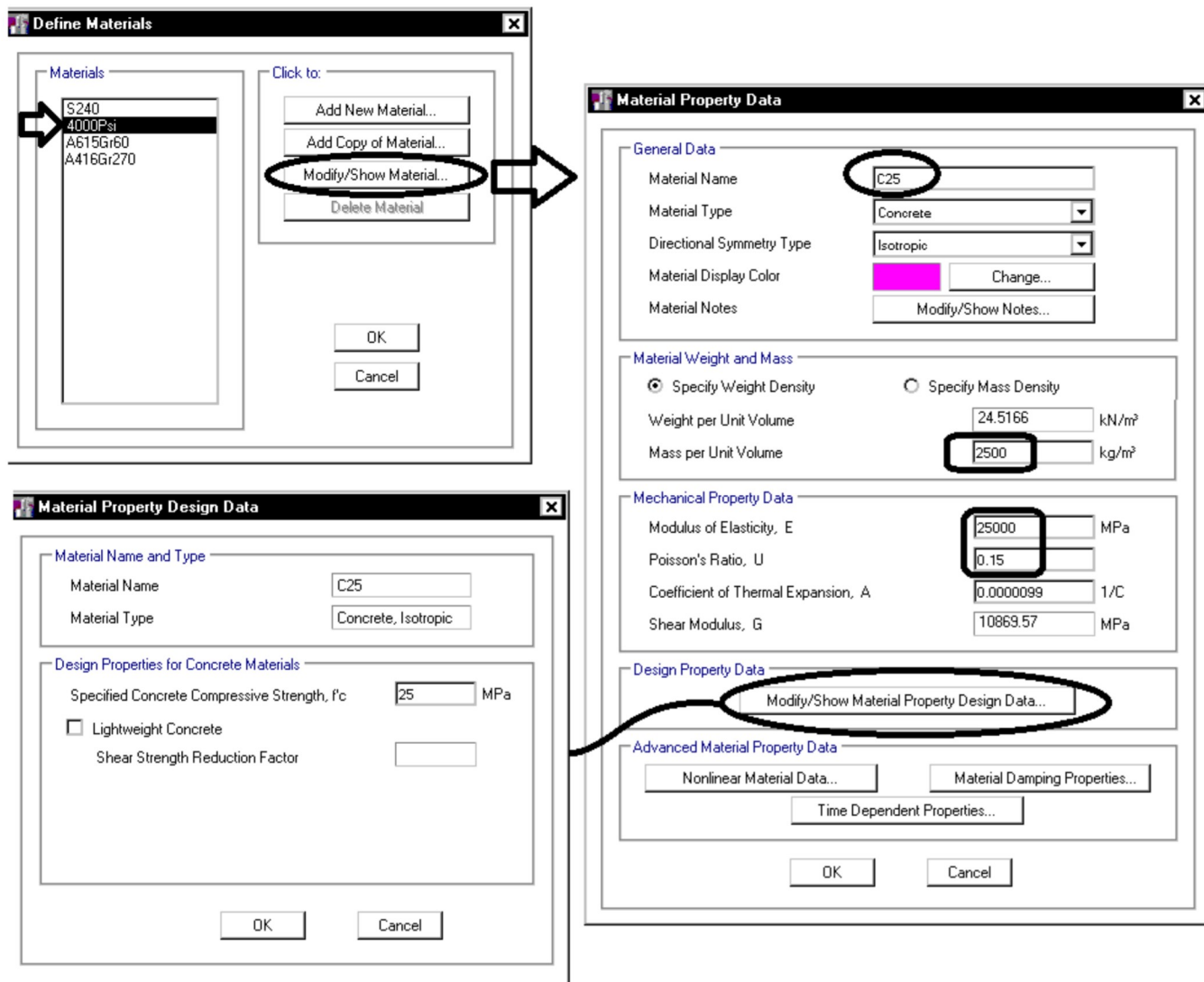
راه کار اول:

می‌توان دو material مختلف با مشخصات متفاوت تعریف نمود

راه کار دوم:

همه مقاطع از یک نوع material (مثلاً با $R_y=1.15$) تعریف شوند ولی در عوض از طریق overwrite تمامی مقاطع نورد شده را انتخاب کرده و R_y آنها را به 1.2 تغییر داد.

۳-۲-۱-۳ تنظیم مشخصات بتن



وزن واحد حجم بتن بدون میلگرد $2400 \frac{kg}{m^3}$ می باشد. ولی وزن بتن آرمه (همراه با میلگرد) برابر $2500 \frac{kg}{m^3}$ منظور می شود

مدول الاستیسیته بتن:

سه رابطه متفاوت برای محاسبه مدول الاستیسیته بتن داریم:

$$E_c = 4700\sqrt{f'_c} \text{ MPa} \quad \text{۱- رابطه تقریب ACI318-2014}$$

$$E_c = W_c^{1.5} \times 0.043\sqrt{f'_c} \quad \text{۲- رابطه دقیق ACI318-2014}$$

بفرض $W_c = 2400 \frac{kg}{m^3}$

$$E = (3300\sqrt{f'_c} + 6900) \left(\frac{\gamma_c}{23}\right)^{1.5} \quad \text{۳- رابطه مبحث نهم:}$$

بفرض $\gamma_c = 24 \frac{kN}{m^3}$

8.5 — Modulus of elasticity

8.5.1 — Modulus of elasticity, E_c , for concrete shall be permitted to be taken as $w_c^{1.5} \cdot 0.043 \sqrt{f'_c}$ (in MPa) for values of w_c between 1440 and 2560 kg/m³. For normalweight concrete, E_c shall be permitted to be taken as $4700 \sqrt{f'_c}$.

۷-۱۳-۹ مشخصات مصالح

۱-۷-۱۳-۹ مقدار ضریب ارتجاعی بتن با جرم مخصوص (γ_c) بین ۱۵ تا $25 \frac{kN}{m^3}$ ، از رابطه

(۱-۱۳-۹) تعیین می گردد:

$$E_c = (3300 \cdot \sqrt{f'_c} + 6900) \left(\frac{\gamma_c}{23}\right)^{1.5} \quad (1-13-9)$$

مثال: برای $f'_c = 25 \text{ MPa}$ و وزن مخصوص $W_c = 2400 \frac{kg}{m^3}$ مقادیر مدول الاستیسیته بتن با سه رابطه بحث شده به صورت زیر بدست می آید:

$$E_c = 4700\sqrt{f'_c} = 23500 \text{ MPa}$$

$$E_c = W_c^{1.5} \times 0.043\sqrt{f'_c} = 25279 \text{ MPa}$$

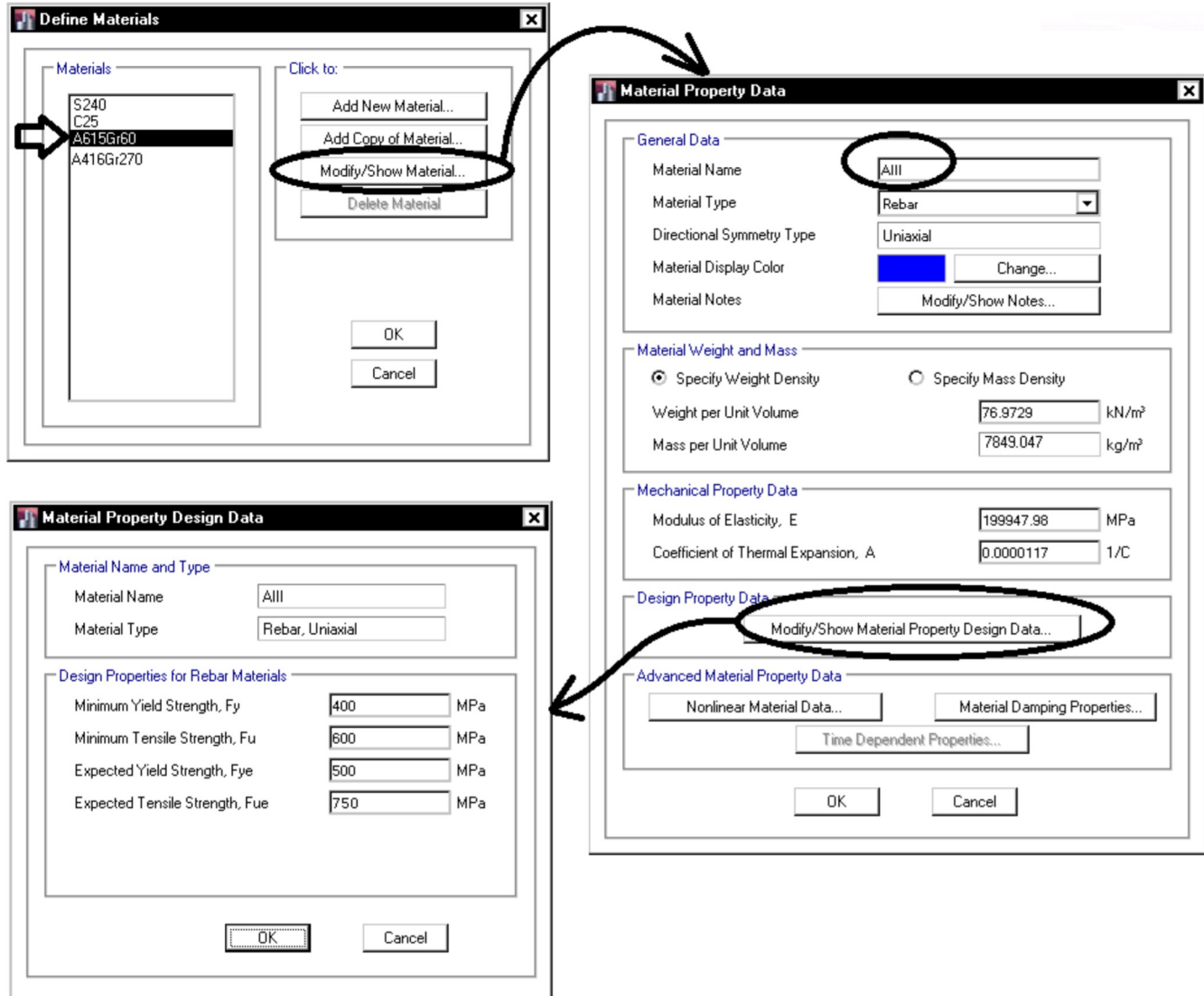
$$E = (3300\sqrt{f'_c} + 6900) \left(\frac{\gamma_c}{23}\right)^{1.5} = 24942 \approx 25000 \text{ MPa}$$

اهمیت مدول الاستیسیته و تاثیر آن بر دوره تناوب، نیروی زلزله و دریفت سازه:

- با افزایش مدول الاستیسیته سختی سازه افزایش یافته و دوره تناوب سازه کاهش می یابد
- همچنین به علت افزایش سختی سازه، دریفت (جابجایی جانبی سازه) کاهش می یابد.

۳-۲-۱-۳ تعریف مشخصات میلگردها

دو نوع میلگرد رایج در ایران میلگردهای AII و AIII هستند. از میلگرد AIII معمولاً برای میلگرد طولی اعضا استفاده میشود. از میلگرد AII معمولاً برای میلگرد عرضی اعضا استفاده میشود.



۹-۲۳-۲-۱-۹ لنگر خمشی مقاوم محتمل

لنگر خمشی مقاوم محتمل مساوی است با لنگر خمشی مقاوم با فرض $f_y = 1/25 f_{yk}$ ، $\phi_s = \phi_c = \phi_s = 1$ ، $\phi_s = 1$ ، مقاومت میلگردهای فولادی می باشد).

۹-۲۳-۴-۴-۴ اتصالات تیر به ستون در قابها

۹-۲۳-۴-۴-۱ ضوابط کلی طراحی

۹-۲۳-۴-۴-۱ طراحی اتصالات تیرها به ستونها در قابها برای برش باید براساس رابطه (۹-۱۵-۱) صورت گیرد. مقادیر V_u و V_r در این رابطه باید طبق ضوابط بندهای ۹-۲۳-۴-۴-۱-۱ و ۹-۲۳-۴-۴-۱-۲ تعیین شوند.

۹-۲۳-۴-۴-۲ نیروی برشی نهایی موثر به اتصال، V_u ، باید بر اساس تنش کششی برابر

ستونهای بالا و پایین اتصال پدید آید، محاسبه گردد. برای تعیین این مقادیر فرض می شود در تیرهای دو سمت اتصال مفصلهای پلاستیک با ظرفیتهای خمشی مثبت یا منفی، برابر با لنگرهای خمشی مقاوم محتمل، M_{pr} در مقاطع بر اتصال تشکیل شده باشند. جهت های این لنگرها باید به صورتی در نظر گرفته شوند که بیشترین برش در اتصال ایجاد شود.

• با توجه به متن آیین نامه در میلگردها داریم: $F_{ye} = 1.25 F_y$

M_{pr} = probable flexural strength of members, with or without axial load, determined using the properties of the member at the joint faces assuming a tensile stress in the longitudinal bars of at least $1.25 f_y$ and a strength reduction factor, ϕ , of 1.0, N-mm, Chapter 21