

روش پیشنهادی طراحی دال های وافل در ETABS2016

هدف از این نوشتار آموزش طراحی دال وافل در نرم افزار SAFE و یا ETABS نمی باشد بلکه فرض بر این است که خواننده مبانی محاسباتی دال های وافل (تغییر شکل و محاسبه آرماتورها و ...) را می داند. همانطوری که می دانید بهتر است که کنترل تغییر شکل دال ها در نرم افزار SAFE16 و محاسبه آرماتور توسط نرم افزار ETABS2016 انجام گیرد.

زیرا نرم افزار ETABS2016 قابلیت انجام تحلیل ترک خوردگی و بدست آوردن تغییر شکل دراز مدت را نداشته و همچنین نرم افزار SAFE دقت محاسبه آرماتورها را مانند ETABS2016 ندارد. چون همواره تنها یک سقف را به همراه ستون زیر آن مدل و تحلیل می کند.

متأسفانه با توجه به اینکه در ETABS2016 دال وافل و ریب را به سادگی می توان تعریف کرد ولی نرم افزار در آنالیز دال با ضخامت معادل (notional size) به تحلیل میپردازد و ضمناً در طراحی نیز از همین دال با همین ضخامت استفاده می کند. بدیهی است که این محاسبات صحیح نمی باشد. پس چه باید کرد؟ برای حل این مشکل و استفاده از ETABS2016 برای طراحی وافل از همان ترفندی که برای تحلیل و طراحی دالهای مجوف بکار می بریم استفاده می کنیم.

یعنی همانطور که در سقف های مجوف از دال با ضخامت کامل ولی با اصلاح سختی و وزن و جرم آن استفاده می کنیم در سقف های مشبک نیز می توانیم از همین روش استفاده نماییم ولی چگونه؟

علت استفاده از ETABS2016 بجای SAFE2016:

۱- تمامی طبقات با پلانهای مشابه و مختلف را می توان در یک مرحله تحلیل و طراحی نمود و تمام آرماتورهای محاسباتی را مشاهده نمود.

۲- برخلاف safe تغییر شکل همه اعضا در تمامی طبقات سازه اصلی در طراحی دال ها در نظر گرفته می شود.

۳- سختی های تیر و ستون و دیوار که در فایل اصلی برای طراحی المانهای باربر جانبی اصلاح شده اند در طراحی دال ها نیز استفاده می شوند و فقط به اصلاح سختی دال می پردازیم.

۴- مانند SAFE نوار طراحی تعریف می شود. و مثل آن هم آرماتورهای محاسبه شده را در نقشه های اجرایی می توانیم بکار ببریم.

۵- با همین فایل تمامی تیرها و ستون ها و دیوار های برشی طراحی شده در فایلی که از سختی دال ها صرف نظر شده بود، کنترل می گردند (تیرها برای پیچش و ستون ها و دیوارها برای لنگر های نامتعادل و خارج از صفحه و ...).

خرید پکیج آموزشی سه گانه مهندسی عمران (ایتمس - سپ - سیف)



موضوع آموزش ایتمس
زمان آموزش ۱۳ ساعت
قیمت سابقه ۸۰ هزار تومان

موضوع آموزش سپ
زمان آموزش ۱۱ ساعت
قیمت سابقه ۳۰ هزار تومان

موضوع آموزش سیف
زمان آموزش ۷ ساعت
قیمت سابقه ۴۰ هزار تومان

~~۸۵/۰۰۰ تومان (دانلودی)~~

~~۲۳۶/۰۰۰ تومان~~

برای دیدن سرفصل ها، ورق بزنید...



خرید پکیج آموزشی سه گانه مهندسی معماری (ریت - فتوشاپ - اتوکد)



موضوع آموزش ریت
زمان آموزش ۱۱ ساعت
قیمت سابقه ۸۰ هزار تومان

موضوع آموزش فتوشاپ
زمان آموزش ۱۱ ساعت
قیمت سابقه ۸۰ هزار تومان

موضوع آموزش اتوکد
زمان آموزش ۱۱ ساعت
قیمت سابقه ۸۰ هزار تومان

~~۹۹/۰۰۰ تومان~~

~~۲۲۷/۰۰۰ تومان~~

امکان خرید به صورت ارسال لینک دانلود تنها با ۸۵۰۰۰ تومان



خرید پکیج با تخفیف استثنایی با ارسال پیام به واتساپ ۰۹۳۹۳۷۵۴۰۰۱



با امکان ارسال پستی پکیج

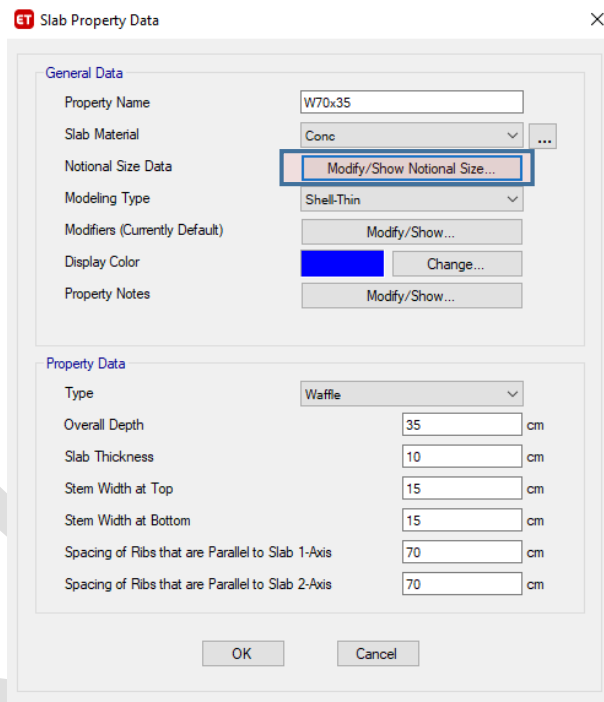
بهار ۱۳۹۹

صمدآزاده - پویا آفزاده

۶- در طراحی دیافراگم (حلقه مفقوده در سازه های طراحی شده ما) به دقت می توان بارگذاری جانبی ناشی از نیروی اینرسی وارد بر طبقه (F_p) را انجام داده و در همان زمان به طراحی دیافراگم شامل دال، جمع کننده (Collector)، یال ها (Chord) و اتصالات آنها به اعضای قائم باربر جانبی پرداخت.

نرم افزار ETABS چگونه در طراحی با سقف وافل برخورد می کند؟

در نرم افزار ETABS به راحتی می توانیم دال وافل را طبق شکل ۱ تعریف و به المان های سطحی اطلاق نماییم.



شکل ۱- تعریف دال وافل در نرم افزار ETABS

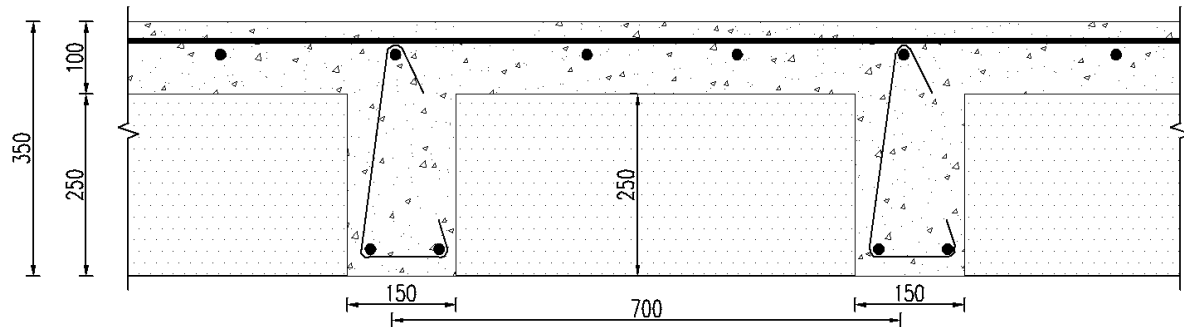
نکته مهم در این شکل پارامتر notional size است که نرم افزار پس از تعریف وافل محاسبه کرده و اعلام می نماید. اگر چه این پارامتر برای تغییر شکل های دراز مدت افت و خزش به کار می رود ولی استفاده دیگری نیز دارد این ضخامت معادل دقیقاً از نظر وزنی و یا حجمی برابر دال وافل می باشد. (این مورد در نرم افزار SAFE موجود نیست).

نرم افزار ETABS در طراحی دال وافل متاسفانه مثل نرم افزار SAFE مقطع T شکل را برای طراحی در نظر نمی گیرد بلکه دقیقاً مثل یک دال تخت با ضخامت معادل به طراحی می پردازد که در اکثر موارد جواب های غلط یا Failed گزارش داده می شود.

به عنوان مثال برای دال وافل به ارتفاع ۳۵ سانتی متر و عرض جان ۱۵ سانتی متر و فاصله ریب ها (تیرچه ها) ۷۰ سانتی متر (شکل ۲)

بهار ۱۳۹۹

صمدآزاده - پویا آفزاده



شکل ۲- دال وافل

خروجی ETABS همانند شکل ۳ می باشد.

| FBotCombo | FBotMoment kgf-m | FBotArea cm ² | FBotAMin cm ² | AxialForce kgf |
|-----------|---------------------|-----------------------------|-----------------------------|-------------------|
| COMB1 | 3.37 | 0 | 0 | 25.76 |
| COMB1 | 1141.12 | 2.16 | 0.56 | 6.23 |
| COMB1 | 2255.8 | 4.37 | 0.56 | 147.26 |
| COMB1 | 3136.33 | 6.18 | 0.56 | 538.93 |
| COMB1 | 3766.28 | 7.52 | 0.56 | 712.08 |
| COMB1 | 4161.17 | 8.38 | 0.56 | 833.45 |
| COMB1 | 4345.14 | 8.79 | 0.56 | 890.39 |
| COMB1 | 4338.56 | 8.77 | 0.56 | 839.94 |
| COMB1 | 4137.56 | 8.33 | 0.56 | 708.74 |
| COMB1 | 3723.66 | 7.43 | 0.56 | 528.52 |
| COMB1 | 3073.27 | 6.05 | 0.56 | 328.07 |

شکل ۳- خروجی نرم افزار ETABS

$$b = 70 \text{ cm} . h = 35 \text{ cm} . d = 30.4 \text{ cm}$$

$$M = 433856 \text{ kg.cm} \rightarrow A_s = 4.04 \text{ cm}^2$$

اما A_s محاسبه شده توسط نرم افزار ETABS بیشتر از A_s محاسباتی می باشد.

محاسبات نرم افزار ETABS:

$$M = 433856 \text{ kg.cm} \rightarrow h = 19.566 \text{ cm} . d = 14.966 \text{ cm} . b = 70 \text{ cm}$$

$$\rightarrow A_s = 4.04 \text{ cm}^2$$

بنابراین نرم افزار ETABS از ضخامت معادل ($h = 19.566 \text{ cm}$) برای طراحی آرماتور استفاده می کند.

نکته: خطای دیگر نرم افزار ETABS در محاسبات آرماتور حداقل:

$$A_{s-min} = \rho_{min} \times A_v$$

A_v محاسباتی توسط نرم افزار ETABS برابر عرض جان وافل در ضخامت معادل می باشد.

$$A_v = 15 \times 19.566 = 293.5 \text{ cm}^2$$

بهار ۱۳۹۹

صمدآزاده - پویا آقازاده

$$A_{s-min} = 0.0018 \times \frac{4218}{4000} \times 293.5 = 0.56 \text{ cm}^2$$

اما در SAFE با همان مقطع وافل

$$A_v = 15 \times 35 = 525 \text{ cm}^2$$

$$A_{s-min} = 0.0018 \times \frac{4218}{4000} \times 525 = 1 \text{ cm}^2$$

$$M = 428596 \text{ kg.cm} \rightarrow h = 35 \text{ cm} . d = 30.4 \text{ cm} . b = 70 \text{ cm}$$

$$\rightarrow A_s = 3.99 \text{ cm}^2$$

| | | | | | | |
|---|---|-------|---------|------|---|--------|
| 0 | 0 | COMB2 | 554.12 | 0.51 | 1 | 7.81 |
| 0 | 0 | COMB2 | 1162.16 | 1.07 | 1 | 11.76 |
| 0 | 0 | COMB2 | 2231.86 | 2.06 | 1 | 153.12 |
| 0 | 0 | COMB2 | 3068.83 | 2.84 | 1 | 349.7 |
| 0 | 0 | COMB2 | 3390.19 | 3.14 | 1 | 570.66 |
| 0 | 0 | COMB2 | 3682.47 | 3.42 | 1 | 566.67 |
| 0 | 0 | COMB2 | 4092.58 | 3.81 | 1 | 762.27 |
| 0 | 0 | COMB2 | 4195.79 | 3.9 | 1 | 904.01 |
| 0 | 0 | COMB2 | 4285.96 | 3.99 | 1 | 972.84 |
| 0 | 0 | COMB2 | 4267.33 | 3.97 | 1 | 909.37 |
| 0 | 0 | COMB2 | 4036.09 | 3.75 | 1 | 761.85 |
| 0 | 0 | COMB2 | 3838.38 | 3.57 | 1 | 760.41 |
| 0 | 0 | COMB2 | 3598.96 | 3.34 | 1 | 567.81 |
| 0 | 0 | COMB2 | 2955.99 | 2.74 | 1 | 352.06 |

شکل ۴- خروجی نرم افزار SAFE

همانطور که مشاهده می نمایید نرم افزار SAFE مقدار آرماتور محاسباتی را به درستی محاسبه می نماید.
(شکل ۴)

چگونه در نرم افزار ETABS2016 سقف وافل را درست طراحی کنیم؟

همانطور که مشاهده نمودید نرم افزار ETABS2016 نمی تواند سقف وافل را به درستی طراحی کند به همین دلیل باید با یک طرفندی بتوانیم مثل بقیه دال ها طراحی را در نرم افزار ETABS انجام داده تا از مزیت های نرم افزار ETABS نسبت به SAFE استفاده نماییم.

برای این کار از نرم افزار SAFE استفاده می نماییم به این صورت که در یک چشمه دال به ابعاد مشخص سقف وافل موجود در نرم افزار را مدل کرده و آنالیز و طراحی می کنیم تغییر شکل های مختلف ناشی از بارگذاری های گوناگون را محاسبه می کنیم. از آن طرف سقف را با ضخامت برابر ضخامت کل وافل تعریف نموده و با ضرایب اصلاحی که به سختی های مختلف و وزن دال اعمال می کنیم ثابت می کنیم که تفاوت ناشی از تغییر شکل ها و آرماتور های محاسباتی آن ها ناچیز بوده و بدین ترتیب می توانیم در نرم افزار ETABS بجای سقف وافل از سقف دال اصلاح شده استفاده نموده و آنگاه به طراحی آرماتورهای خمشی بپردازیم.

بهار ۱۳۹۹

صمدآزاده - پویا آفزاده

هنگامی که از دال برای طراحی وافل استفاده می شود بایستی ضرایب اصلاح سختی و وزن آن بدرستی در نرم افزار وارد شود تا خروجی های نرم افزار در هر دو مورد یکسان گردد.

در ادامه ۴ شکل متفاوت برای سقف وافل معرفی می گردد و ضرایب اصلاح آنها محاسبه می شود. سپس خروجی های نرم افزار شامل تغییر شکل ها و آرما توره های محاسباتی برای دال توپر اصلاح شده و وافل با هم مقایسه شده و یکسان بودن نتایج مشاهده می گردد. همه این محاسبات در SAFE انجام می گیرد.

ضرایب اصلاح سختی

برای یکسان شدن نتایج دال توپر و وافل بایستی سختی های دال توپر به گونه ای اصلاح شود تا همان نتایج وافل بدست آید. برای این منظور ابتدا مشخصات هندسی تیر T شکل با ابعاد وافل و یک دال توپر محاسبه می گردد و از نسبت سختی ها، ضرایب اصلاح بدست می آید.

بدین ترتیب با تعریف مقطع T شکل از Section Properties>Frame Sections>Define مشخصات هندسی مقطع T شکل که براساس آن وافل تعریف می شود را بدست می آوریم. (شکل ۵)

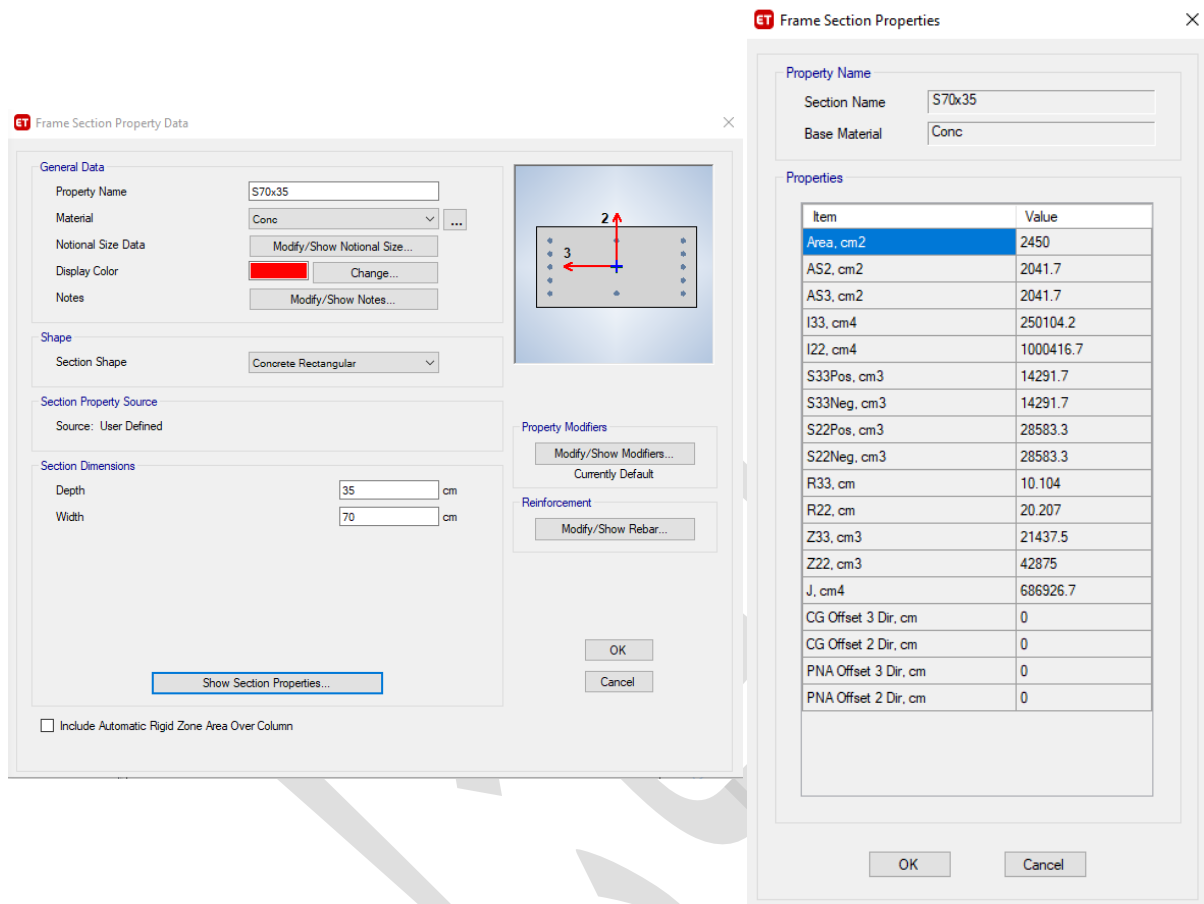
| Item | Value |
|----------------------|----------|
| Area, cm2 | 1075 |
| AS2, cm2 | 558.2 |
| AS3, cm2 | 844.4 |
| I33, cm4 | 100146.6 |
| I22, cm4 | 292864.6 |
| S33Pos, cm3 | 9018.4 |
| S33Neg, cm3 | 4191 |
| S22Pos, cm3 | 8367.6 |
| S22Neg, cm3 | 8367.6 |
| R33, cm | 9.652 |
| R22, cm | 16.506 |
| Z33, cm3 | 7810.3 |
| Z22, cm3 | 13656.3 |
| J, cm4 | 49108.9 |
| CG Offset 3 Dir, cm | 0 |
| CG Offset 2 Dir, cm | 6.395 |
| PNA Offset 3 Dir, cm | 0 |
| PNA Offset 2 Dir, cm | 9.821 |
| SC Offset 3 Dir, cm | 0 |
| SC Offset 2 Dir, cm | 12.08 |

شکل ۵- محاسبه مشخصات مقطع T شکل

بهار ۱۳۹۹

صمدآزاده - پویا آفزاده

سپس مشخصات هندسی دال توپر به ضخامت برابر ارتفاع وافل را مانند شکل بدست می آوریم. (شکل ۶)



شکل ۶- محاسبه مشخصات دال توپر

آن گاه مثل شکل ۷ سختی های دال توپر را که قرار است بجای وافل مدل نماییم به صورت ذیل اصلاح می نماییم.

ضرایب اصلاح f_{11}, f_{22}, f_{12} از تقسیم سطح مقطع T شکل به مقطع توپر محاسبه می شود.

اگر در ETABS دیافراگم صلب باشد این ضرائب که سختی درون صفحه دال را شامل می شوند می توانند همواره یک باشند. چون هیچ گونه تاثیری در محاسبات ندارد.

ضرایب اصلاح m_{11}, m_{22} مربوط به سختی خمشی دال هستند و از نسبت ممان اینرسی ها (I) محاسبه می شوند.

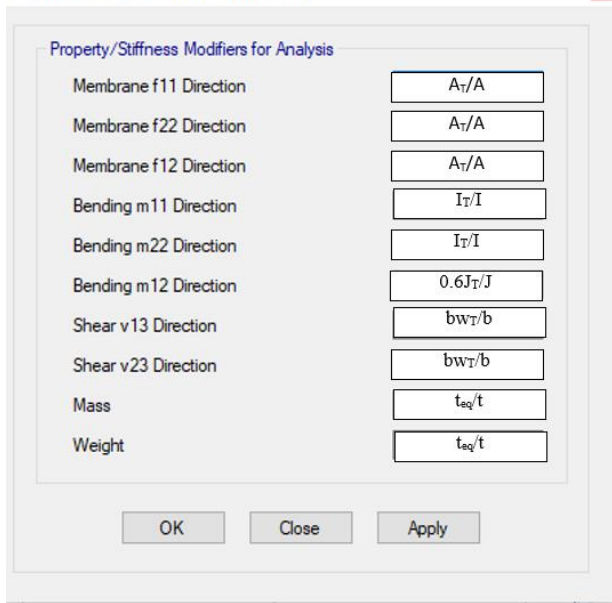
ضریب m_{12} از نسبت ثابت پیچشی (J) بدست می آید که در ضریب $0/6$ ضرب شده است. عدد $0/6$ یک ضریب اصلاحی به دلیل هماهنگ شدن نتایج بدست آمده است. این ضریب با روش سعی و خطا بدست آمده و هیچ مرجعی آن را اعلام نکرده است.

ضرایب V_{13}, V_{23} از نسبت مساحت جان مقطع T شکل به سطح مقطع دال توپر بدست می آیند.

بهار ۱۳۹۹

صمدآزاده - پویا آفازاده

Shell Assignment - Stiffness Modifiers



شکل ۷- ضرایب اصلاح دال توپر معادل

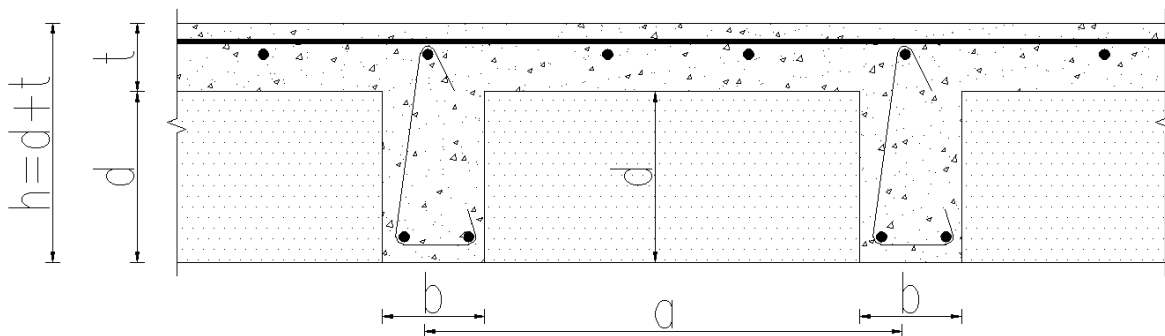
و همچنین ضرایب جرم و وزن از نسبت ضخامت معادل دال مشبک به ضخامت دال توپر محاسبه می شود. ضخامت معادل در نرم افزار ETABS 2016 در قسمت تعریف سقف وافل بدست می آید. ضخامت دال معادل ضخامت دال توپری است که حجم آن برابر با حجم وافل می باشد.

بدین ترتیب در مثال های آینده با دو مدل یکی با وافل تعریف شده در نرم افزار SAFE و دیگری دال توپر اصلاح شده به مقایسه نتایج خروجی می پردازیم اگر این مقادیر خروجی با هم برابر باشند می توانیم این دال را بجای وافل در نرم افزار ETABS مدل نموده و از آرماتورهای محاسباتی آن استفاده نماییم.

حتماً می دانید مقدار این آرماتور وقتی صحیح است که محور خنثی مقطع T شکل در بال بالایی باشد که در اکثر قریب به اتفاق موارد همین گونه است. (محاسبات برشی باید به صورت دستی انجام گیرد).

ضخامت معادل دال وافل

برای محاسبه ضخامت دال معادل وافل با هندسه شکل ۸ را در نظر بگیرید.



شکل ۸- دال وافل

اگر تیرچه ها در یک جهت بودند (Rib) مثل سقف های تیرچه بلوک که برخی ان را وافل یک طرفه می نامند. ضخامت معادل از رابطه زیر محاسبه می گردد:

$$t_{eq} \times a = at + bd \rightarrow t_{eq} = t + \frac{bd}{a} = h - d + \frac{bd}{a}$$

بهار ۱۳۹۹

صمدآزاده - پویا آفزاده

در سقف وافل از برابر هم قرار دادن حجم وافل با یک دال توپر، ضخامت معادل از رابطه زیر محاسبه می گردد:

$$a^2 \times t_{eq} = (a - b)^2 \times t + \{a^2 - (a - b)^2\} \times h$$

$$t_{eq} = h + \frac{(a - b)^2 \times (t - h)}{a^2} = h - \frac{(a - b)^2 \times d}{a^2}$$

مدلسازی در نرم افزار SAFE

مشخصات و تنظیمات نرم افزار SAFE برای کنترل محاسبات در مثال های آتی ارائه می گردد تا در صورت لزوم خواننده بتواند با استفاده از نرم افزار SAFE به نتایج این نوشتار دست پیدا نماید.

تعریف حالات بار و ترکیب بارها در نرم افزار SAFE

حالت بار اول - تغییر شکل آنی برای کل بار

$$\Delta_{tot.i} = \Delta_{Dead+sp+Live}$$

Load Case Name: D(tot.i)

Load Case Data Notes: Modify/Show Notes...

Load Case Type: Static

Initial Conditions:

- Zero Initial Conditions - Start from Unstressed State
- Continue from State at End of Nonlinear Case

 Important Note: Loads from this previous case are included in the current case.

Analysis Type:

- Linear
- Nonlinear (Allow Uplift)
- Nonlinear (Cracked)
- Nonlinear (Long Term Cracked)

 Creep Coefficient:
 Shrinkage Strain:

Loads Applied:

| Load Name | Scale Factor |
|-----------|--------------|
| DEAD | 1.0000 |
| SP | 1.0000 |
| LIVE | 1.0000 |
| * | |

Uplift Solution Control: Force Convergence Tolerance (Relative): 0.00001

شکل ۹- $\Delta_{tot.i}$

بهار ۱۳۹۹

صمدآزاده - پویا آقازاده

حالت بار دوم - تغییر شکل آنی برای بارهای دائمی

$$\Delta_{Sus.i} = \Delta_{Dead} + Sp + \alpha \% Live$$

α : درصد بار زنده دائمی (۲۰ درصد عدد مناسبی است)

Load Case Name: D(sus.i)

Load Case Data Notes: Modify/Show Notes...

Load Case Type: Static Design...

Initial Conditions:

- Zero Initial Conditions - Start from Unstressed State
- Continue from State at End of Nonlinear Case

 Important Note: Loads from this previous case are included in the current case

Analysis Type:

- Linear
- Nonlinear (Allow Uplift)
- Nonlinear (Cracked)
- Nonlinear (Long Term Cracked)
- Creep Coefficient: []
- Shrinkage Strain: []

Uplift Solution Control: Force Convergence Tolerance (Relative): 0.00001

Loads Applied:

| Load Name | Scale Factor |
|-----------|--------------|
| DEAD | 1.0000 |
| SP | 1.0000 |
| LIVE | 0.2000 |

شکل ۱۰- $\Delta_{Sus.i}$

حالت بار سوم - تغییر شکل آنی قبل از اتصال اجزای غیر سازه ای

$$\Delta_{pre.i} = \Delta_{Dead} + 0.2Sp$$

Load Case Name: D(pre.i)

Load Case Data Notes: Modify/Show Notes...

Load Case Type: Static Design...

Initial Conditions:

- Zero Initial Conditions - Start from Unstressed State
- Continue from State at End of Nonlinear Case

 Important Note: Loads from this previous case are included in the current case

Analysis Type:

- Linear
- Nonlinear (Allow Uplift)
- Nonlinear (Cracked)
- Nonlinear (Long Term Cracked)
- Creep Coefficient: []
- Shrinkage Strain: []

Uplift Solution Control: Force Convergence Tolerance (Relative): 0.00001

Loads Applied:

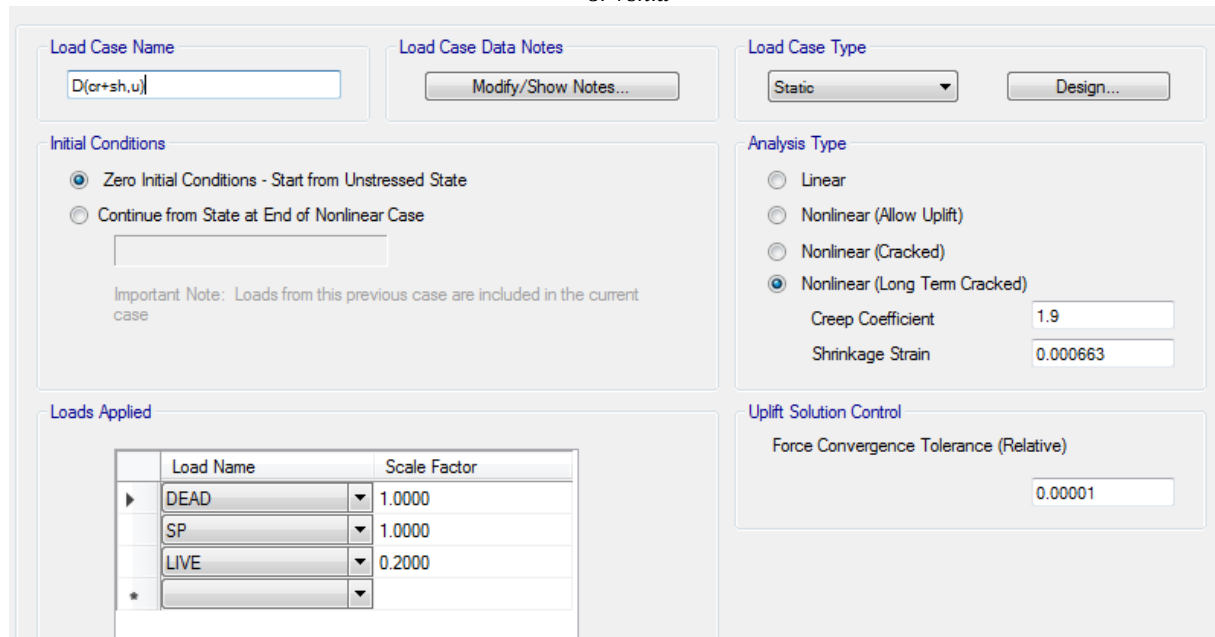
| Load Name | Scale Factor |
|-----------|--------------|
| DEAD | 1.0000 |
| SP | 0.2000 |

شکل ۱۱- $\Delta_{pre.i}$

بهار ۱۳۹۹

صمدآزاده - پویا آفزاده

حالت بار چهارم - تغییر شکل دراز مدت بار دائمی

 $\Delta_{Cr+sh.u}$


Load Case Name: D(cr+sh,u)

Load Case Data Notes: Modify/Show Notes...

Load Case Type: Static Design...

Initial Conditions:

- Zero Initial Conditions - Start from Unstressed State
- Continue from State at End of Nonlinear Case

 Important Note: Loads from this previous case are included in the current case

Analysis Type:

- Linear
- Nonlinear (Allow Uplift)
- Nonlinear (Cracked)
- Nonlinear (Long Term Cracked)
 - Creep Coefficient: 1.9
 - Shrinkage Strain: 0.000663

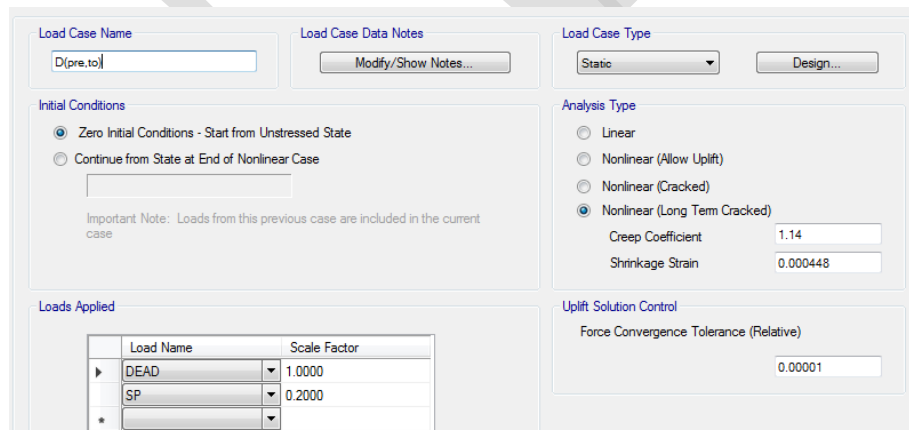
Uplift Solution Control:

- Force Convergence Tolerance (Relative): 0.00001

| Load Name | Scale Factor |
|-----------|--------------|
| DEAD | 1.0000 |
| SP | 1.0000 |
| LIVE | 0.2000 |
| * | |

شکل ۱۲- $\Delta_{Cr+sh.u}$

حالت بار پنجم - تغییر شکل دراز مدت قبل از اتصال اجزای غیر سازه ای: می توان فرض نمود که عملیات اتصال اجزای غیر سازه ای برای سه ماه بعد از بارگذاری انجام می گیرد.



Load Case Name: D(pre.to)

Load Case Data Notes: Modify/Show Notes...

Load Case Type: Static Design...

Initial Conditions:

- Zero Initial Conditions - Start from Unstressed State
- Continue from State at End of Nonlinear Case

 Important Note: Loads from this previous case are included in the current case

Analysis Type:

- Linear
- Nonlinear (Allow Uplift)
- Nonlinear (Cracked)
- Nonlinear (Long Term Cracked)
 - Creep Coefficient: 1.14
 - Shrinkage Strain: 0.000448

Uplift Solution Control:

- Force Convergence Tolerance (Relative): 0.00001

| Load Name | Scale Factor |
|-----------|--------------|
| DEAD | 1.0000 |
| SP | 0.2000 |
| * | |

شکل ۱۳- $\Delta_{pre.to}$

بهار ۱۳۹۹

صمدآزاده - پویا آفزاده

ترکیب بارها:

ترکیب بار اول (NEW): روش جدید ACI 209

Load Combination Data

General Data

Load Combination Name: D(final)new

Combination Type: Linear Add

Notes: Modify/Show Notes...

Auto Combination: No

Define Combination of Load Case/Combo Results

| Load Name | Scale Factor |
|------------|--------------|
| D(tot.) | 1.0000 |
| D(cr+sh.u) | 1.0000 |
| D(sus.) | -1.0000 |
| D(pre.to) | -1.0000 |
| * | |

Design Selection

Strength (Ultimate) Service - Normal

Service - Initial Service - Long Term

OK Cancel

شکل ۱۴- $\Delta_{Final-New}$

ترکیب بار دوم (OLD): در روش قدیم نیازی به تعریف الگوی بار روش جدید long term و C_u و S_h نمی باشد.

Load Combination Data

General Data

Load Combination Name: D(final)old

Combination Type: Linear Add

Notes: Modify/Show Notes...

Auto Combination: No

Define Combination of Load Case/Combo Results

| Load Name | Scale Factor |
|-----------|--------------|
| D(tot.) | 1.0000 |
| D(sus.) | 1.8000 |
| D(pre.) | -1.9000 |
| * | |

Design Selection

Strength (Ultimate) Service - Normal

Service - Initial Service - Long Term

OK Cancel

شکل ۱۵- $\Delta_{Final-Old}$

تغییر شکل های Dead و SP و Live و تغییر شکل الاستیک (ترک نخورده) می باشند.

مصالح بتن تعریف شده در نرم افزار

مصالح تعریف شده همانند شکل ۱۶ می باشد.

شکل ۱۶- مصالح تعریف شده

پوشش بتن

پوشش بتن همانند شکل ۱۷ تعریف شده است.

| Non-Prestressed Reinforcement | |
|--|---------|
| Clear Cover Top (m) | 0.025 |
| Clear Cover Bottom (m) | 0.025 |
| Preferred Bar Size | 14 |
| Inner Slab Rebar Layer | Layer B |
| Post-Tensioning | |
| CGS of Tendon Top (m) | 0.025 |
| CGS of Tendon for Bottom of Exterior Bay (m) | 0.04 |
| CGS of Tendon for Bottom of Interior Bay (m) | 0.025 |
| Minimum Reinforcing | |
| Slab Type for Minimum Reinforcing | Two Way |

شکل ۱۷- پوشش تعریف شده در نرم افزار

بهار ۱۳۹۹

صمدآزاده - پویا آفازاده

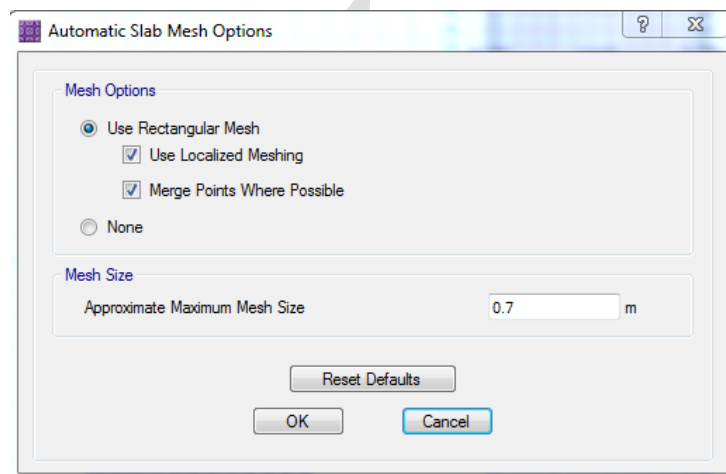
ترکیب بارهای طراحی

1.4Dead+1.4SP

1.2Dead+1.2SP+1.6Live

بارهای سطحی SP و Live روی سقف هرکدام ۳۰۰ کیلوگرم بر مترمربع و نوارهای طراحی به عرض ۷۰ سانتی متر تعریف شده است.

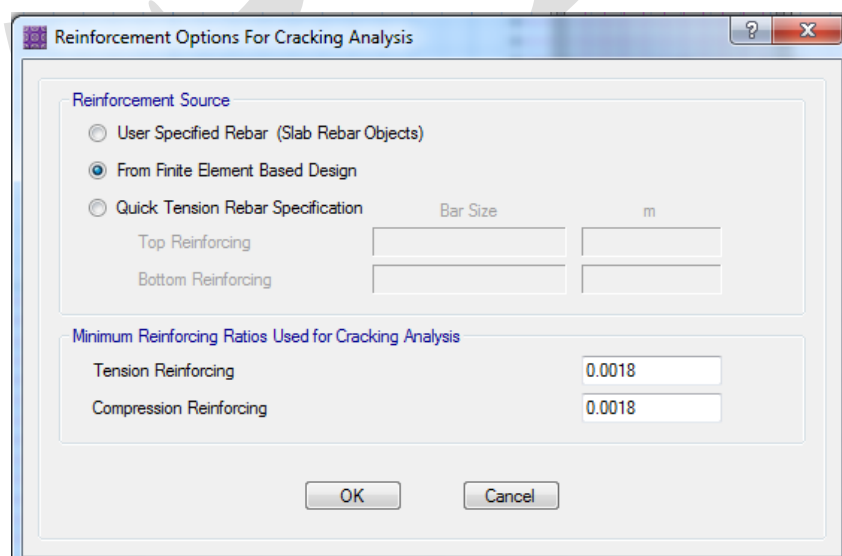
تنظیمات مش بندی



شکل ۱۸- تنظیمات مش بندی

تعریف آرماتور حداقل

در SAFE برای حداقل آرماتوری که تعریف می شود برای دال های با ضخامتهای مختلف و تیرها یک عدد باید داده شود در این مثال ۰/۰۰۱۸ داده می شود. (شکل ۱۹)

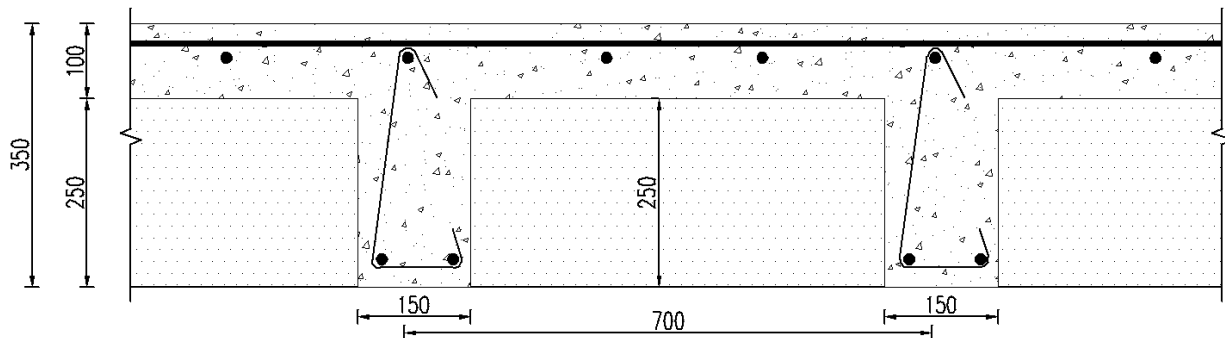


شکل ۱۹- آرماتور حداقل

بهار ۱۳۹۹

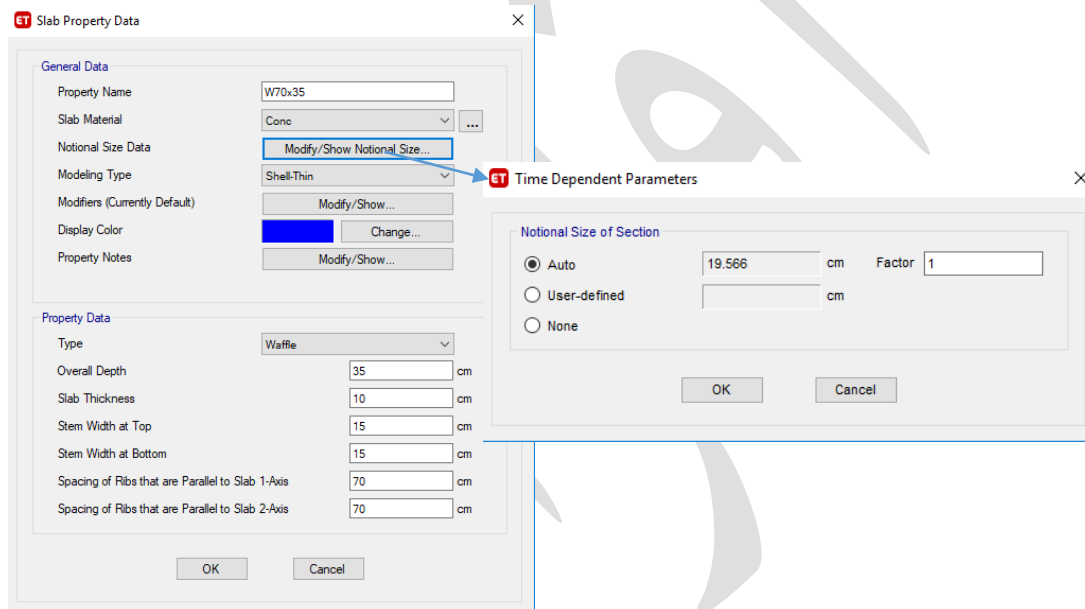
صمدآزاده - پویا آفزاده

مثال اول: سقف وافل با هندسه شکل ۲۰ را در نظر بگیرید



شکل ۲۰- ابعاد وافل مثال اول

ضخامت معادل بوسیله نرم افزار مانند شکل ۲۱ محاسبه می شود:



شکل ۲۱- ضخامت معادل دال وافل

محاسبه ضخامت معادل طبق رابطه ذکر شده:

$$t_{eq} = h - \frac{(a - b)^2 \times d}{a^2} = 35 - \frac{(70 - 15)^2 \times 25}{70^2} = 19.566 \text{ cm}$$

برای محاسبه ضرایب اصلاح دو مقطع یکی دال توپر با ابعاد ۷۰ در ۳۵ سانتیمتر و یکی مقطع T شکل در نرم افزار معرفی شده تا مشخصات آن بدست آید این مشخصات در شکل ۲۲ و ۲۳ آمده است:

بهار ۱۳۹۹

صمدآزاده - پویا آفزاده

مشخصات هندسی تیر T شکل مطابق با ابعاد
وافل

ET Frame Section Property Data

General Data

Property Name: T70x35

Material: Conc

Notional Size Data: Modify/Show Notional Size...

Display Color: ■ Change...

Notes: Modify/Show Notes...

Shape

Section Shape: Concrete Tee

Section Property Source

Source: User Defined

Section Dimensions

Total Depth: 35 cm

Total Width: 70 cm

Flange Thickness: 10 cm

Web Thickness At Flange: 15 cm

Web Thickness At Tip: 15 cm

Show Section Properties...

ET Frame Section Properties

Property Name

Section Name: T70x35

Base Material: Conc

Properties

| Item | Value |
|----------------------|----------|
| Area, cm2 | 1075 |
| AS2, cm2 | 558.2 |
| AS3, cm2 | 844.4 |
| I33, cm4 | 100146.6 |
| I22, cm4 | 292864.6 |
| S33Pos, cm3 | 9018.4 |
| S33Neg, cm3 | 4191 |
| S22Pos, cm3 | 8367.6 |
| S22Neg, cm3 | 8367.6 |
| R33, cm | 9.652 |
| R22, cm | 16.506 |
| Z33, cm3 | 7810.3 |
| Z22, cm3 | 13656.3 |
| J, cm4 | 49108.9 |
| CG Offset 3 Dir, cm | 0 |
| CG Offset 2 Dir, cm | 6.395 |
| PNA Offset 3 Dir, cm | 0 |
| PNA Offset 2 Dir, cm | 9.821 |
| SC Offset 3 Dir, cm | 0 |
| SC Offset 2 Dir, cm | 12.08 |

OK Cancel

شکل ۲۲- مشخصات مقطع T شکل

مشخصات هندسی دال توپر با ارتفاع سقف
وافل

ET Frame Section Property Data

General Data

Property Name: S70x35

Material: Conc

Notional Size Data: Modify/Show Notional Size...

Display Color: ■ Change...

Notes: Modify/Show Notes...

Shape

Section Shape: Concrete Rectangular

Section Property Source

Source: User Defined

Section Dimensions

Depth: 35 cm

Width: 70 cm

Show Section Properties...

Include Automatic Rigid Zone Area Over Column

ET Frame Section Properties

Property Name

Section Name: S70x35

Base Material: Conc

Properties

| Item | Value |
|----------------------|-----------|
| Area, cm2 | 2450 |
| AS2, cm2 | 2041.7 |
| AS3, cm2 | 2041.7 |
| I33, cm4 | 250104.2 |
| I22, cm4 | 1000416.7 |
| S33Pos, cm3 | 14291.7 |
| S33Neg, cm3 | 14291.7 |
| S22Pos, cm3 | 28583.3 |
| S22Neg, cm3 | 28583.3 |
| R33, cm | 10.104 |
| R22, cm | 20.207 |
| Z33, cm3 | 21437.5 |
| Z22, cm3 | 42875 |
| J, cm4 | 686926.7 |
| CG Offset 3 Dir, cm | 0 |
| CG Offset 2 Dir, cm | 0 |
| PNA Offset 3 Dir, cm | 0 |
| PNA Offset 2 Dir, cm | 0 |

OK Cancel

شکل ۲۳- مشخصات دال توپر

محاسبه ضرایب اصلاح دال توپر:

ضرایب اصلاح f_{11}, f_{22}, f_{12} از تقسیم سطح مقطع مشبک به مقطع توپر محاسبه می شود.

$$\frac{A_T}{A} = \frac{1075}{2450} = 0.439$$

ضرایب اصلاح m_{11}, m_{22} مربوط به سختی خمشی دال هستند و از نسبت ممان اینرسی ها (I) محاسبه می شوند.

$$\frac{I_T}{I} = \frac{100146.6}{250104.2} = 0.40$$

ضریب m_{12} از نسبت ثابت پیچشی (J) بدست می آید که در ضریب 0.6 ضرب شده است.

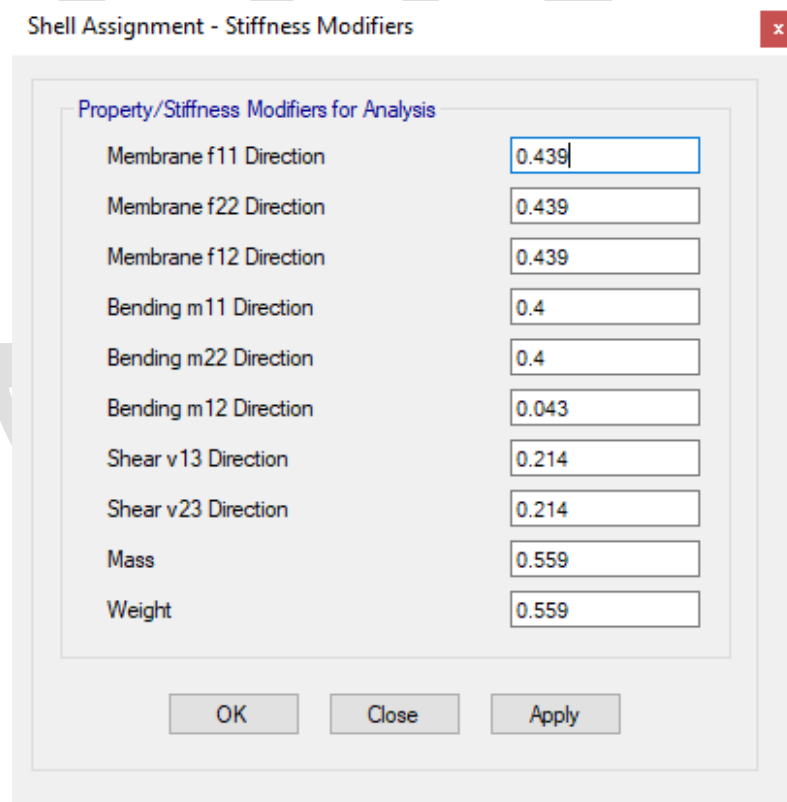
$$\frac{J_T}{J} \times 0.6 = \frac{49108.9}{686926.7} \times 0.6 = 0.043$$

ضرایب v_{13}, v_{23} از نسبت مساحت جان دال مشبک به سطح مقطع دال توپر بدست می آید.

$$\frac{35 \times 15}{35 \times 70} = 0.214$$

همچنین ضرایب جرم و وزن از نسبت ضخامت معادل دال مشبک به ضخامت دال توپر محاسبه می شود.

$$\frac{t_{eq}}{t} = \frac{19.566}{35} = 0.559$$

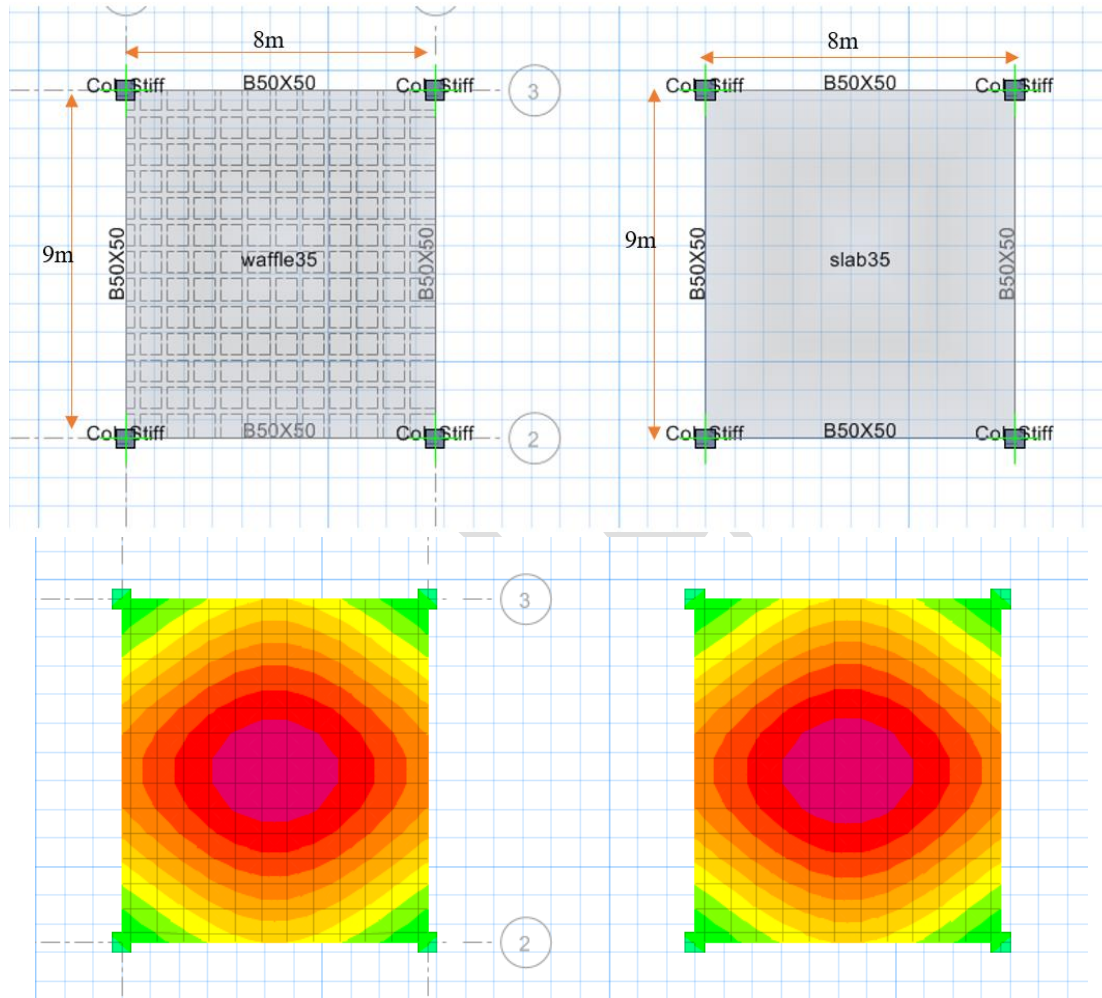


شکل ۲۴- ضرایب اصلاح

صمدآزاده - پویا آفزاده

بهار ۱۳۹۹

حال برای اثبات اینکه می توان از دال توپر با ضرایب اصلاحی به جای وافل استفاده نمود دو دال با ابعاد ۸ متر در ۹ متر در یک فایل مدل شده است یکی دال توپر اصلاح شده با ضرایب اصلاح بدست آمده در قبل (slab35) و دیگری دال وافل (waffle35) در شکل ۲۵ تغییر شکل های این دو تحت بارهای مختلف آنی و دراز مدت بدست آمده که در جدول ۱ آورده شده است:



شکل ۲۵- تغییر شکل های دال

جدول ۱- تغییر شکل دال (واحدها بر حسب سانتی متر)

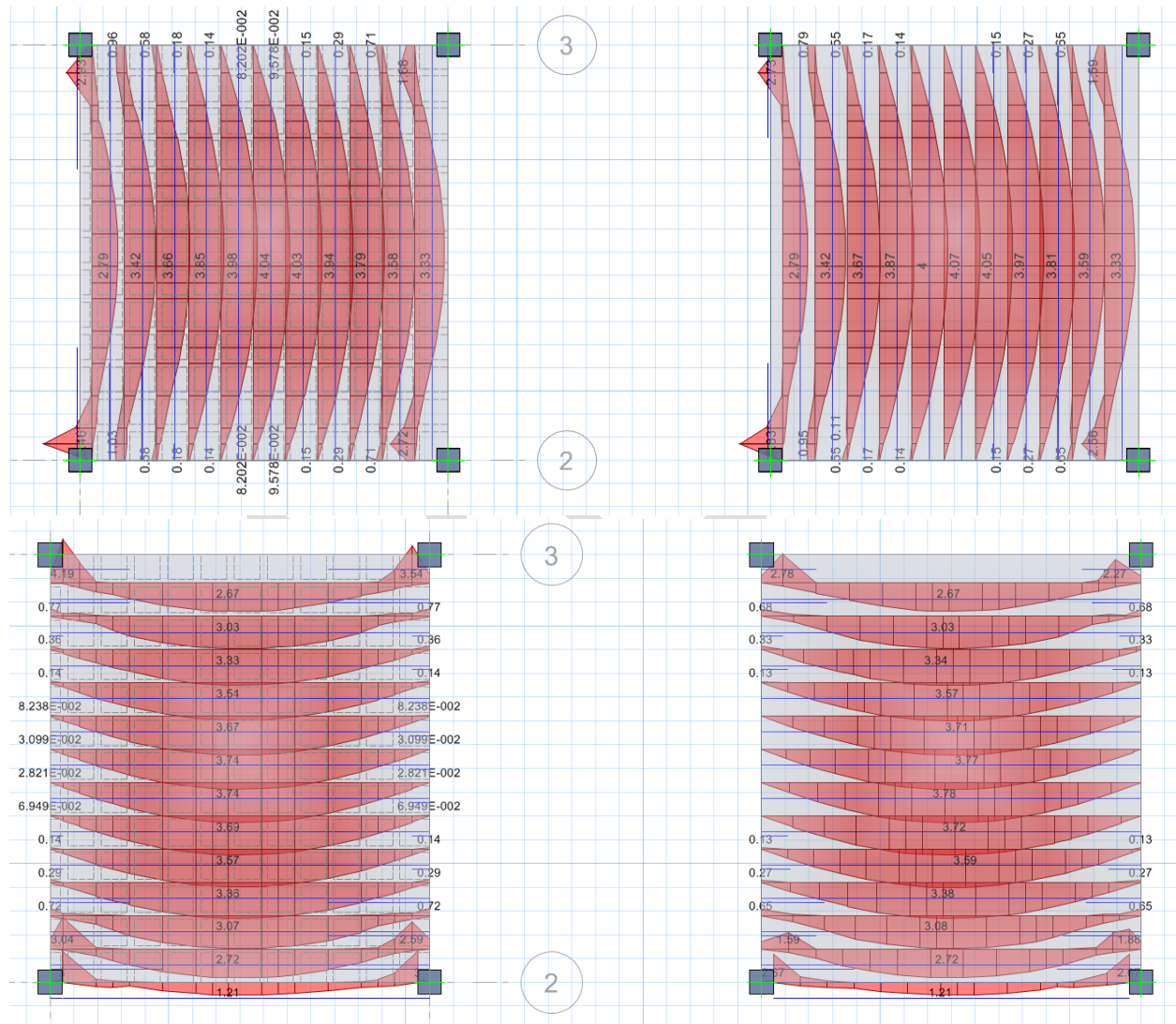
| Num | LOAD | تغییر شکل وافل بر حسب سانتی متر | تغییر شکل دال اصلاح شده بر حسب سانتی متر |
|-----|--|---------------------------------|--|
| ۱ | Δ_{Dead} | ۰٫۷۲ | ۰٫۷۲ |
| ۲ | Δ_{Live} | ۰٫۳۸ | ۰٫۳۸ |
| ۳ | Δ_{SP} | ۰٫۳۸ | ۰٫۳۸ |
| ۴ | $\Delta_{tot.i} = \Delta_{Dead+sp+Live}$ | ۲٫۳۵ | ۲٫۳۶ |
| ۵ | $\Delta_{Sus.i} = \Delta_{Dead+Sp+20\%Live}$ | ۱٫۵۶ | ۱٫۵۷ |
| ۶ | $\Delta_{pre.i} = \Delta_{Dead+0.2Sp}$ | ۰٫۸۷ | ۰٫۸۷ |

بهار ۱۳۹۹

صمدآزاده - پویا آفزاده

| | | | |
|----|--------------------|------|------|
| ۷ | $\Delta_{Cr+sh.u}$ | ۳/۰۸ | ۳/۰۹ |
| ۸ | $\Delta_{pre.to}$ | ۱/۴۶ | ۱/۴۶ |
| ۹ | Δ_{New} | ۲/۴۱ | ۲/۴۲ |
| ۱۰ | Δ_{Old} | ۲/۵۱ | ۲/۵۲ |

یکی دیگر از خروجی های طراحی در دال ها مقدار آرماتور محاسباتی است که برای دو دال در هر دو جهت در شکل ۲۶ آورده شده است.



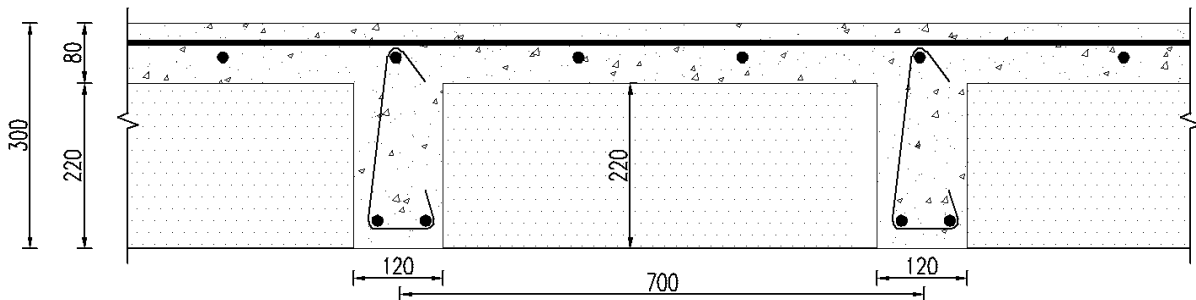
شکل ۲۶- آرماتور محاسباتی

در آخر می توان نتیجه گرفت که خروجی های تغییر شکل و آرماتور محاسباتی برای دو دال با دقت بسیار زیاد یکسان می باشند. این محاسبات برای سه نوع وافل دیگر با ابعاد متفاوت در ادامه آورده شده است.

بهار ۱۳۹۹

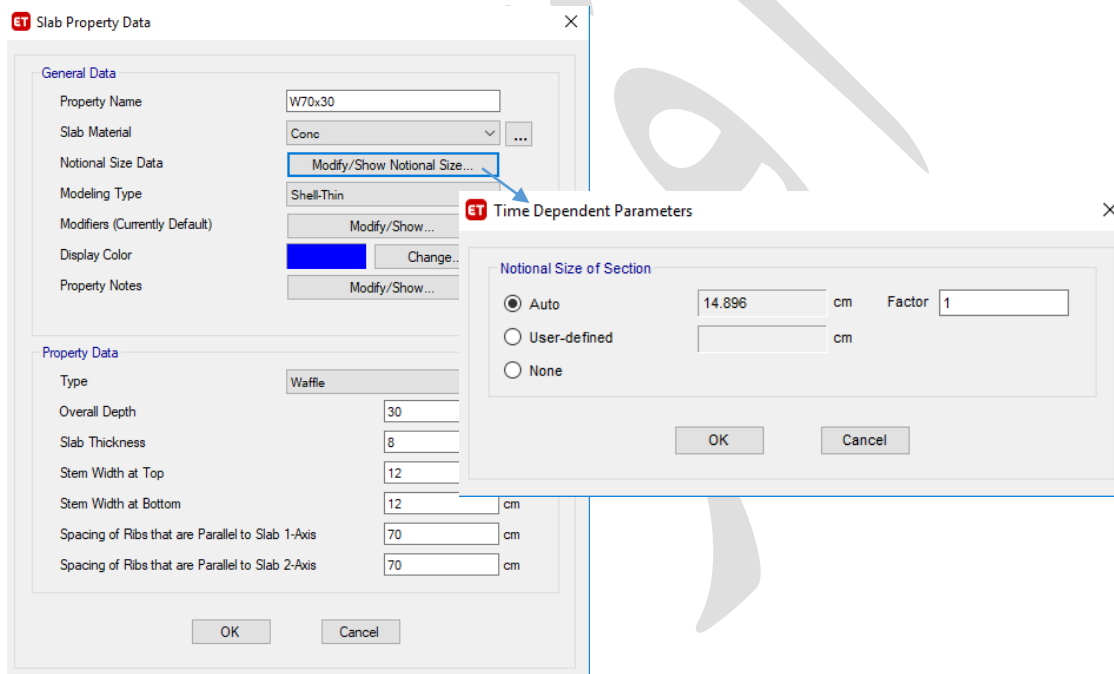
صمدآزاده - پویا آفزاده

مثال دوم: سقف وافل با هندسه شکل ۲۷ را در نظر بگیرید



شکل ۲۷- دال وافل مثال دوم

ضخامت معادل بوسیله نرم افزار مانند شکل ۲۸ محاسبه می شود.



شکل ۲۸- ضخامت معادل دال وافل

محاسبه ضخامت معادل طبق رابطه ذکر شده:

$$t_{eq} = h - \frac{(a - b)^2 \times d}{a^2} = 30 - \frac{(70 - 12)^2 \times 22}{70^2} = 14.896 \text{ cm}$$

برای محاسبه ضرایب اصلاح دو مقطع یکی دال توپر با ابعاد ۷۰ در ۳۰ و یکی مقطع T شکل در نرم افزار معرفی شده تا مشخصات آن بدست آید این مشخصات در شکل ۲۹ و ۳۰ آمده است.

بهار ۱۳۹۹

صمدآزاده - پویا آفزاده

مشخصات هندسی تیر T شکل مطابق با ابعاد

وافل

ET Frame Section Property Data

General Data

Property Name: T70x30
 Material: Conc
 Notional Size Data: Modify/Show Notional Size...
 Display Color: Change...
 Notes: Modify/Show Notes...

Shape

Section Shape: Concrete Tee

Section Property Source

Source: User Defined

Section Dimensions

Total Depth: 30 cm
 Total Width: 70 cm
 Flange Thickness: 8 cm
 Web Thickness At Flange: 12 cm
 Web Thickness At Tip: 12 cm

Property Modifiers: Modify/Show Modifiers...
 Currently Default

Reinforcement: Modify/Show Rebar...

Mirror: Mirror About Local 3-Axis

Show Section Properties... OK Cancel

ET Frame Section Properties

Property Name

Section Name: T70x30
 Base Material: Conc

Properties

| Item | Value |
|----------------------|----------|
| Area, cm2 | 824 |
| AS2, cm2 | 382.9 |
| AS3, cm2 | 629.3 |
| I33, cm4 | 54003.6 |
| I22, cm4 | 231834.7 |
| S33Pos, cm3 | 6132.7 |
| S33Neg, cm3 | 2548 |
| S22Pos, cm3 | 6623.8 |
| S22Neg, cm3 | 6623.8 |
| R33, cm | 8.096 |
| R22, cm | 16.774 |
| Z33, cm3 | 4831.1 |
| Z22, cm3 | 10592 |
| J, cm4 | 23655.8 |
| CG Offset 3 Dir, cm | 0 |
| CG Offset 2 Dir, cm | 6.194 |
| PNA Offset 3 Dir, cm | 0 |
| PNA Offset 2 Dir, cm | 9.114 |
| SC Offset 3 Dir, cm | 0 |
| SC Offset 2 Dir, cm | 10.795 |

OK Cancel

شکل ۲۹- مشخصات مقطع T شکل

مشخصات هندسی دال توپر با ارتفاع سقف

وافل

ET Frame Section Property Data

General Data

Property Name: S70x30
 Material: Conc
 Notional Size Data: Modify/Show Notional Size...
 Display Color: Change...
 Notes: Modify/Show Notes...

Shape

Section Shape: Concrete Rectangular

Section Property Source

Source: User Defined

Section Dimensions

Depth: 30 cm
 Width: 70 cm

Property Modifiers: Modify/Show Modifiers...
 Currently Default

Reinforcement: Modify/Show Rebar...

OK Cancel

Include Automatic Rigid Zone Area Over Column

Show Section Properties...

ET Frame Section Properties

Property Name

Section Name: S70x30
 Base Material: Conc

Properties

| Item | Value |
|----------------------|----------|
| Area, cm2 | 2100 |
| AS2, cm2 | 1750 |
| AS3, cm2 | 1750 |
| I33, cm4 | 157500 |
| I22, cm4 | 857500 |
| S33Pos, cm3 | 10500 |
| S33Neg, cm3 | 10500 |
| S22Pos, cm3 | 24500 |
| S22Neg, cm3 | 24500 |
| R33, cm | 8.66 |
| R22, cm | 20.207 |
| Z33, cm3 | 15750 |
| Z22, cm3 | 36750 |
| J, cm4 | 460378.2 |
| CG Offset 3 Dir, cm | 0 |
| CG Offset 2 Dir, cm | 0 |
| PNA Offset 3 Dir, cm | 0 |
| PNA Offset 2 Dir, cm | 0 |

OK Cancel

شکل ۳۰- مشخصات دال توپر

محاسبه ضرایب اصلاح دال توپر:

ضرایب اصلاح f_{11}, f_{22}, f_{12} از تقسیم سطح مقطع مشبک به مقطع توپر محاسبه می شود.

$$\frac{A_T}{A} = \frac{824}{2100} = 0.392$$

ضرایب اصلاح m_{11}, m_{22} مربوط به سختی خمشی دال هستند و از نسبت ممان اینرسی ها (I) محاسبه می شوند.

$$\frac{I_T}{I} = \frac{54003.6}{157500} = 0.343$$

ضریب m_{12} از نسبت ثابت پیچشی (J) بدست می آید که در ضریب 0.6 ضرب شده است.

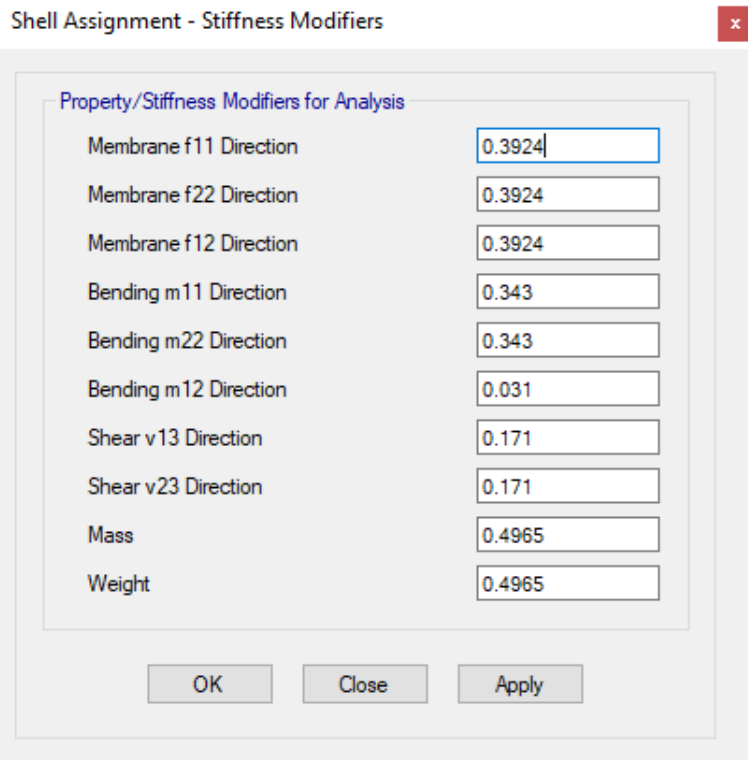
$$\frac{J_T}{J} \times 0.6 = \frac{23655.8}{460378.2} \times 0.6 = 0.031$$

ضرایب v_{13}, v_{23} از نسبت مساحت جان دال مشبک به سطح مقطع دال توپر بدست می آید.

$$\frac{30 \times 12}{30 \times 70} = 0.171$$

همچنین ضرایب جرم و وزن از نسبت ضخامت معادل دال مشبک به ضخامت دال توپر محاسبه می شود.

$$\frac{t_{eq}}{t} = \frac{14.896}{30} = 0.4965$$

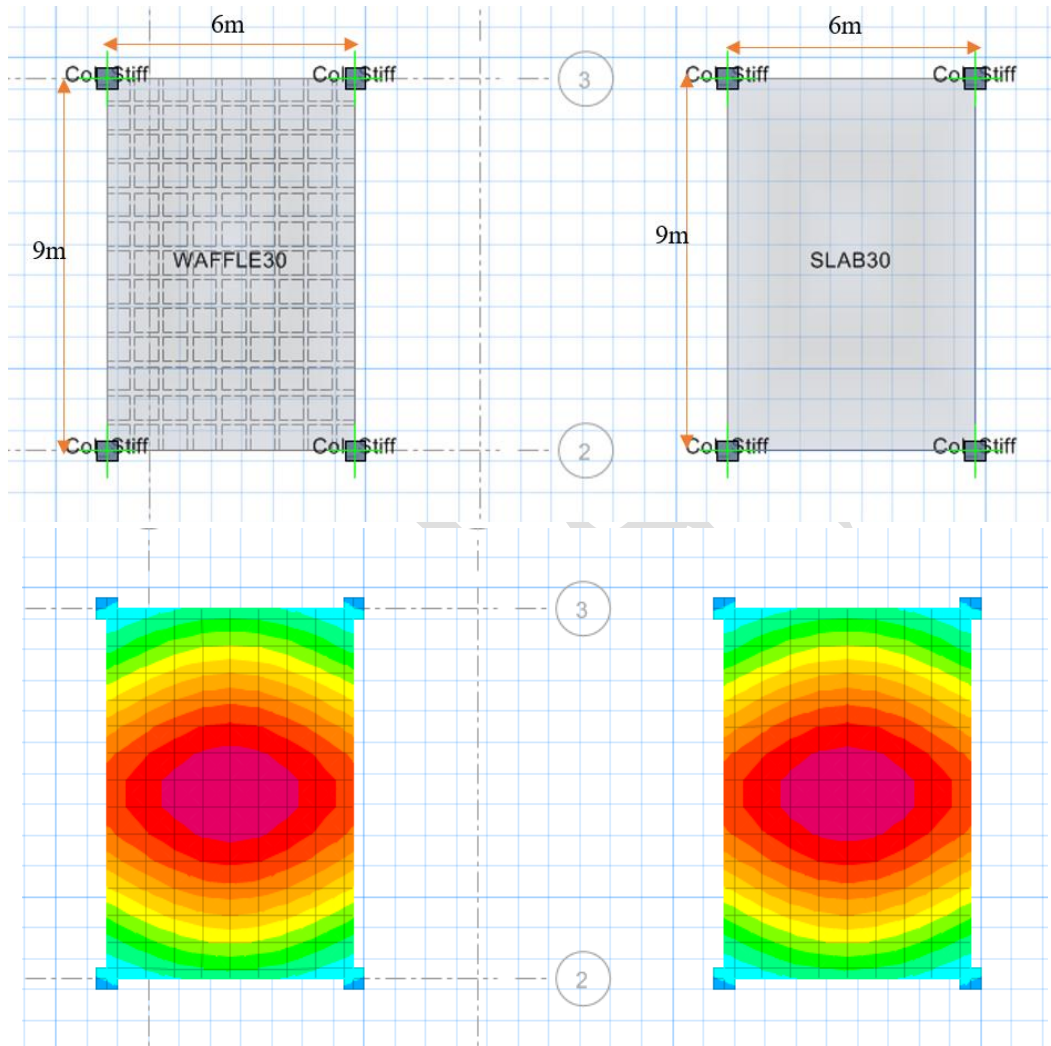


شکل ۳۱- ضرایب اصلاح دال وافل

صمدآزاده - پویا آفزاده

بهار ۱۳۹۹

حال برای اثبات اینکه می توان از دال توپر با ضرایب اصلاحی به جای وافل استفاده نمود دو دال با ابعاد ۶ متر در ۹ متر در یک فایل مدل شده است یکی دال توپر اصلاح شده با ضرایب اصلاح بدست آمده در قبل (slab30) و دیگری دال وافل (waffle30) در شکل ۳۲ تغییر شکل های این دو تحت بارهای مختلف آبی و دراز مدت بدست آمده که در جدول ۲ آورده شده است:



شکل ۳۲- تغییر شکل های دال

جدول ۲- تغییر شکل دال (واحدها بر حسب سانتی متر)

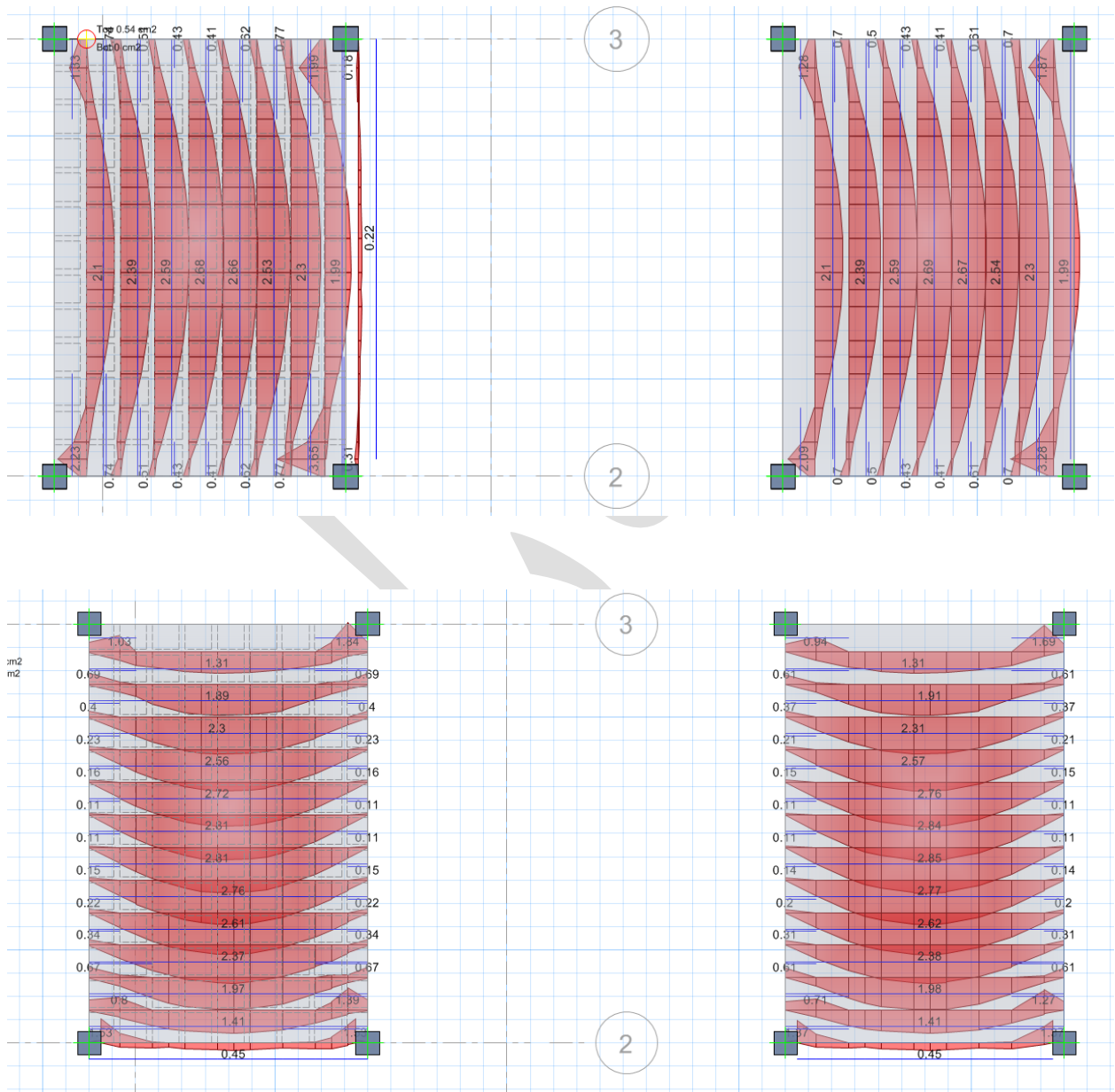
| Num | LOAD | تغییر شکل وافل بر حسب سانتی متر | تغییر شکل دال اصلاح شده بر حسب سانتی متر |
|-----|--|---------------------------------|--|
| ۱ | Δ_{Dead} | ۰/۵ | ۰/۵۱ |
| ۲ | Δ_{Live} | ۰/۳۲ | ۰/۳۳ |
| ۳ | Δ_{Sp} | ۰/۳۲ | ۰/۳۳ |
| ۴ | $\Delta_{tot.i} = \Delta_{Dead+sp+Live}$ | ۱/۶۲ | ۱/۶۳ |
| ۵ | $\Delta_{Sus.i} = \Delta_{Dead+Sp+20\%Live}$ | ۱/۱۲ | ۱/۱۳ |
| ۶ | $\Delta_{pre.i} = \Delta_{Dead+0.2Sp}$ | ۰/۶۵ | ۰/۶۶ |

بهار ۱۳۹۹

صمدآزاده - پویا آفزاده

| | | | |
|----|--------------------|------|------|
| ۷ | $\Delta_{Cr+sh.u}$ | ۲/۲۴ | ۲/۲۶ |
| ۸ | $\Delta_{pre.to}$ | ۱/۱۲ | ۱/۱۳ |
| ۹ | Δ_{New} | ۱/۶۳ | ۱/۶۴ |
| ۱۰ | Δ_{Old} | ۲/۴۱ | ۲/۴۱ |

یکی دیگر از خروجی های طراحی در دال ها مقدار آرماتور محاسباتی است که برای دو دال در هر دو جهت در شکل ۳۳ آورده شده است.



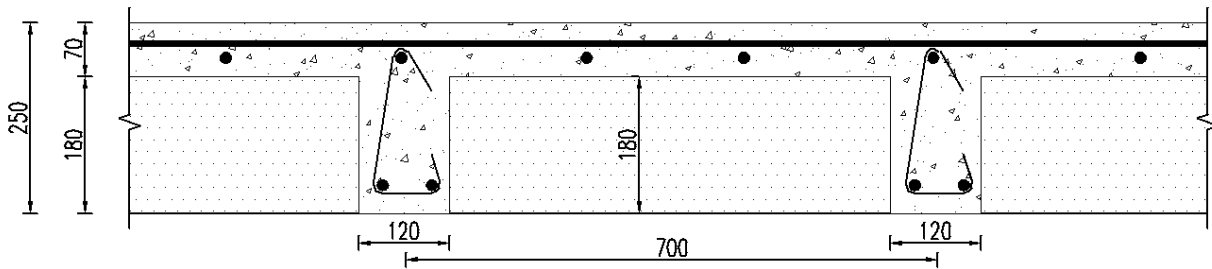
شکل ۳۳- آرماتورهای محاسباتی دال

در انتها می توان نتیجه گرفت که خروجی های تغییر شکل و آرماتور محاسباتی برای دو دال تقریباً یکسان است. این محاسبات برای دو وافل دیگر با ابعاد متفاوت در ادامه آورده شده است.

بهار ۱۳۹۹

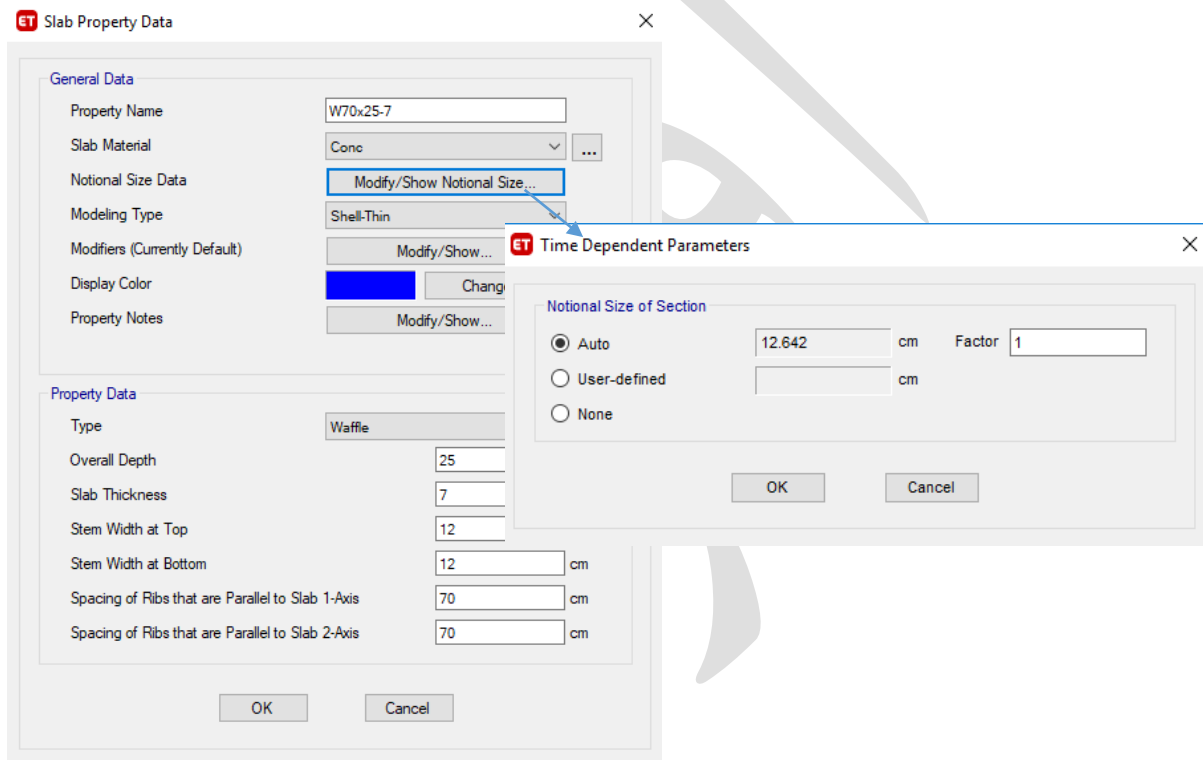
صمدآزاده - پویا آفزاده

مثال سوم: سقف وافل با هندسه شکل ۳۴ را در نظر بگیرید



شکل ۳۴- دال وافل مثال سوم

ضخامت معادل بوسیله نرم افزار مانند شکل ۳۵ محاسبه می شود.



شکل ۳۵- ضخامت معادل نرم افزار

محاسبه ضخامت معادل طبق رابطه ذکر شده:

$$t_{eq} = h - \frac{(a - b)^2 \times d}{a^2} = 25 - \frac{(70 - 12)^2 \times 18}{70^2} = 12.642 \text{ cm}$$

برای محاسبه ضرایب اصلاح دو مقطع یکی دال توپر با ابعاد ۷۰ در ۲۵ و یکی مقطع T شکل در نرم افزار معرفی شده تا مشخصات آن بدست آید این مشخصات در شکل ۳۶ و ۳۷ آمده است.

بهار ۱۳۹۹

صمدآزاده - پویا آفزاده

مشخصات هندسی تیر T شکل مطابق با ابعاد

Frame Section Property Data

وافل

General Data

Property Name: T70x25-7

Material: Conc

Notional Size Data: Modify/Show Notional Size...

Display Color: ■ Change...

Notes: Modify/Show Notes...

Shape

Section Shape: Concrete Tee

Section Property Source

Source: User Defined

Section Dimensions

Total Depth: 25 cm

Total Width: 70 cm

Flange Thickness: 7 cm

Web Thickness At Flange: 12 cm

Web Thickness At Tip: 12 cm

Show Section Properties...

Property Modifiers: Modify/Show Modifiers... (Currently Default)

Reinforcement: Modify/Show Rebar...

Mirror: Mirror About Local 3-Axis

OK Cancel

Frame Section Properties

Property Name

Section Name: T70x25-7

Base Material: Conc

Properties

| Item | Value |
|----------------------|----------|
| Area, cm2 | 706 |
| AS2, cm2 | 321.8 |
| AS3, cm2 | 546.2 |
| I33, cm4 | 31257.1 |
| I22, cm4 | 202675.3 |
| S33Pos, cm3 | 4267.5 |
| S33Neg, cm3 | 1768.4 |
| S22Pos, cm3 | 5790.7 |
| S22Neg, cm3 | 5790.7 |
| R33, cm | 6.654 |
| R22, cm | 16.943 |
| Z33, cm3 | 3390.9 |
| Z22, cm3 | 9223 |
| J, cm4 | 17506.5 |
| CG Offset 3 Dir, cm | 0 |
| CG Offset 2 Dir, cm | 5.176 |
| PNA Offset 3 Dir, cm | 0 |
| PNA Offset 2 Dir, cm | 7.457 |
| SC Offset 3 Dir, cm | 0 |
| SC Offset 2 Dir, cm | 8.84 |

OK Cancel

شکل ۳۶- مشخصات مقطع T شکل

مشخصات هندسی دال توپر با ارتفاع سقف

Frame Section Property Data

وافل

General Data

Property Name: S70x25

Material: Conc

Notional Size Data: Modify/Show Notional Size...

Display Color: ■ Change...

Notes: Modify/Show Notes...

Shape

Section Shape: Concrete Rectangular

Section Property Source

Source: User Defined

Section Dimensions

Depth: 25 cm

Width: 70 cm

Show Section Properties...

Property Modifiers: Modify/Show Modifiers... (Currently Default)

Reinforcement: Modify/Show Rebar...

Include Automatic Rigid Zone Area Over Column

OK Cancel

Frame Section Properties

Property Name

Section Name: S70x25

Base Material: Conc

Properties

| Item | Value |
|----------------------|----------|
| Area, cm2 | 1750 |
| AS2, cm2 | 1458.3 |
| AS3, cm2 | 1458.3 |
| I33, cm4 | 91145.8 |
| I22, cm4 | 714583.3 |
| S33Pos, cm3 | 7291.7 |
| S33Neg, cm3 | 7291.7 |
| S22Pos, cm3 | 20416.7 |
| S22Neg, cm3 | 20416.7 |
| R33, cm | 7.217 |
| R22, cm | 20.207 |
| Z33, cm3 | 10937.5 |
| Z22, cm3 | 30625 |
| J, cm4 | 282663.3 |
| CG Offset 3 Dir, cm | 0 |
| CG Offset 2 Dir, cm | 0 |
| PNA Offset 3 Dir, cm | 0 |
| PNA Offset 2 Dir, cm | 0 |

OK Cancel

شکل ۳۷- مشخصات دال توپر

محاسبه ضرایب اصلاح دال توپر:

ضرایب اصلاح f_{11}, f_{22}, f_{12} از تقسیم سطح مقطع مشبک به مقطع توپر محاسبه می شود.

$$\frac{A_T}{A} = \frac{706}{1750} = 0.4034$$

ضرایب اصلاح m_{11}, m_{22} مربوط به سختی خمشی دال هستند و از نسبت ممان اینرسی ها (I) محاسبه می شوند.

$$\frac{I_T}{I} = \frac{31257.1}{91145.8} = 0.3429$$

ضریب m_{12} از نسبت ثابت پیچشی (J) بدست می آید که در ضریب 0.6 ضرب شده است.

$$\frac{J_T}{J} \times 0.6 = \frac{17506.5}{282663.3} \times 0.6 = 0.037$$

ضرایب v_{13}, v_{23} از نسبت مساحت جان دال مشبک به سطح مقطع دال توپر بدست می آید.

$$\frac{25 \times 12}{25 \times 70} = 0.171$$

همچنین ضرایب جرم و وزن از نسبت ضخامت معادل دال مشبک به ضخامت دال توپر محاسبه می شود.

$$\frac{t_{eq}}{t} = \frac{12.642}{25} = 0.5056$$

Shell Assignment - Stiffness Modifiers

| Property/Stiffness Modifiers for Analysis | |
|---|--------|
| Membrane f11 Direction | 0.4034 |
| Membrane f22 Direction | 0.4034 |
| Membrane f12 Direction | 0.4034 |
| Bending m11 Direction | 0.3429 |
| Bending m22 Direction | 0.3429 |
| Bending m12 Direction | 0.037 |
| Shear v13 Direction | 0.171 |
| Shear v23 Direction | 0.171 |
| Mass | 0.5056 |
| Weight | 0.5056 |

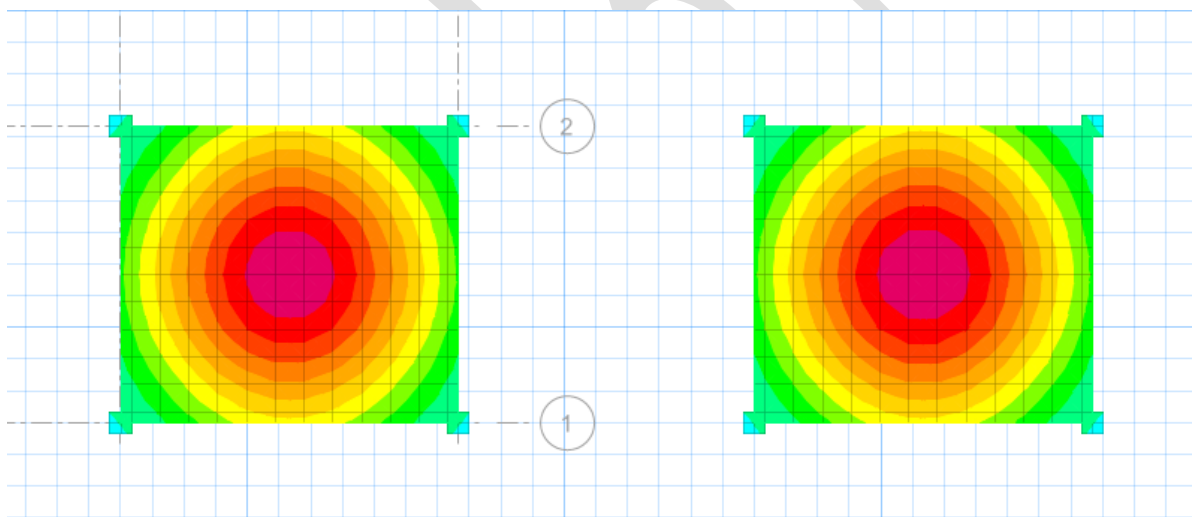
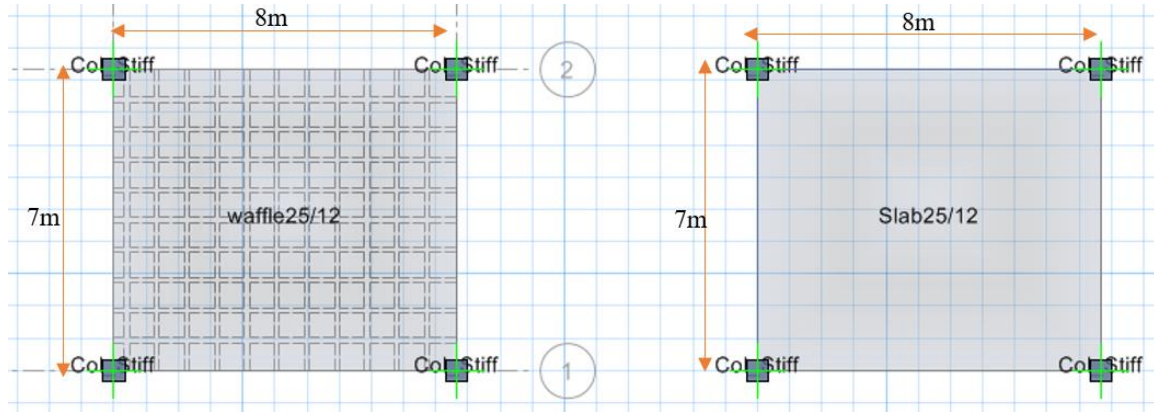
OK Close Apply

شکل ۳۸- ضرایب اصلاح دال توپر

صمدآزاده - پویا آفزاده

بهار ۱۳۹۹

حال برای اثبات اینکه می توان از دال توپر با ضرایب اصلاح به جای وافل استفاده نمود دو دال با ابعاد ۸ متر در ۷ متر در یک فایل مدل شده است یکی دال توپر اصلاح شده با ضرایب اصلاح بدست آمده در قبل و دیگری دال وافل در شکل ۳۹ تغییر شکل های این دو تحت بارهای مختلف آبی و دراز مدت بدست آمده که در جدول ۳ آورده شده است:



شکل ۳۹- تغییر شکل دال

جدول ۳- تغییر شکل دال (واحدها بر حسب سانتی متر)

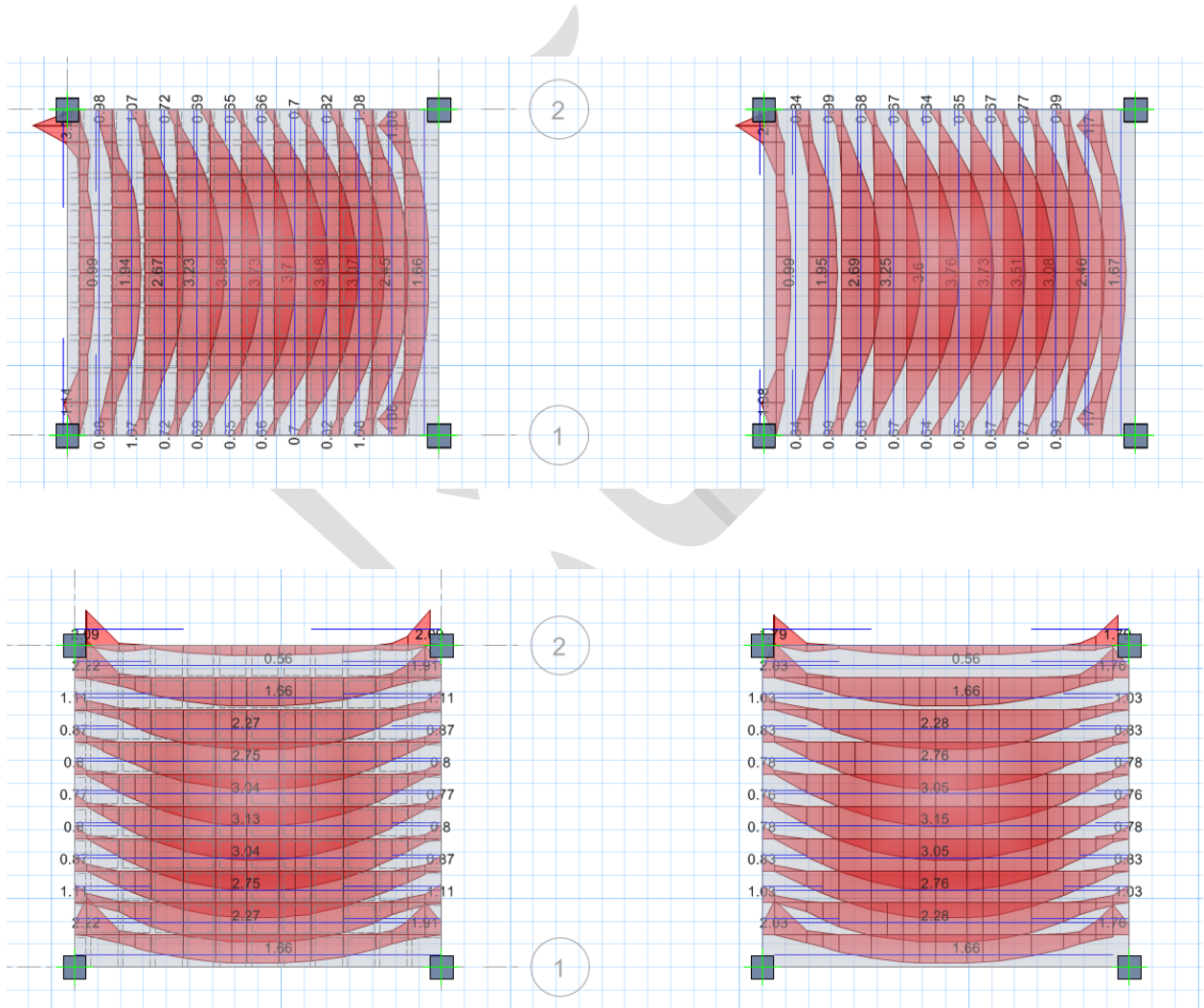
| Num | LOAD | تغییر شکل وافل بر حسب سانتی متر | تغییر شکل دال اصلاح شده بر حسب سانتی متر |
|-----|--|---------------------------------|--|
| ۱ | Δ_{Dead} | ۰٫۶۱ | ۰٫۶۱ |
| ۲ | Δ_{Live} | ۰٫۵ | ۰٫۵۱ |
| ۳ | Δ_{SP} | ۰٫۵ | ۰٫۵۱ |
| ۴ | $\Delta_{tot.i} = \Delta_{Dead+sp+Live}$ | ۲٫۴۷ | ۲٫۴۹ |
| ۵ | $\Delta_{Sus.i} = \Delta_{Dead+sp+20\%Live}$ | ۱٫۵۶ | ۱٫۵۸ |
| ۶ | $\Delta_{pre.i} = \Delta_{Dead+0.2Sp}$ | ۰٫۷۳ | ۰٫۷۳ |

بهار ۱۳۹۹

صمدآزاده - پویا آفزاده

| | | | |
|----|--------------------|------|------|
| ۷ | $\Delta_{Cr+sh.u}$ | ۲/۶۲ | ۲/۶۴ |
| ۸ | $\Delta_{pre.to}$ | ۱/۱۷ | ۱/۱۷ |
| ۹ | Δ_{New} | ۲/۳۶ | ۲/۳۸ |
| ۱۰ | Δ_{Old} | ۳/۸۹ | ۳/۹۴ |

از دیگر خروجی های طراحی در دال ها مقدار آرماتور محاسباتی است که برای دو دال در هر دو جهت در شکل ۴۰ آورده شده است.



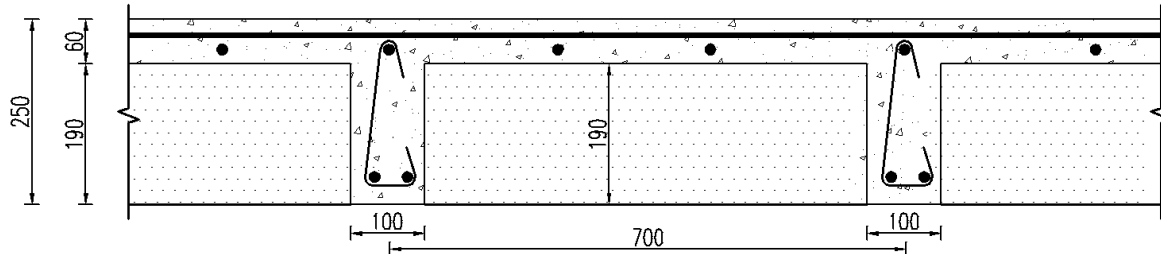
شکل ۴۰- آرماتور محاسباتی دال

در آخر می توان نتیجه گرفت که خروجی های تغییر شکل و آرماتور محاسباتی برای دو دال تقریباً یکسان است. این محاسبات برای یک وافل دیگر با ابعاد متفاوت در ادامه آورده شده است.

بهار ۱۳۹۹

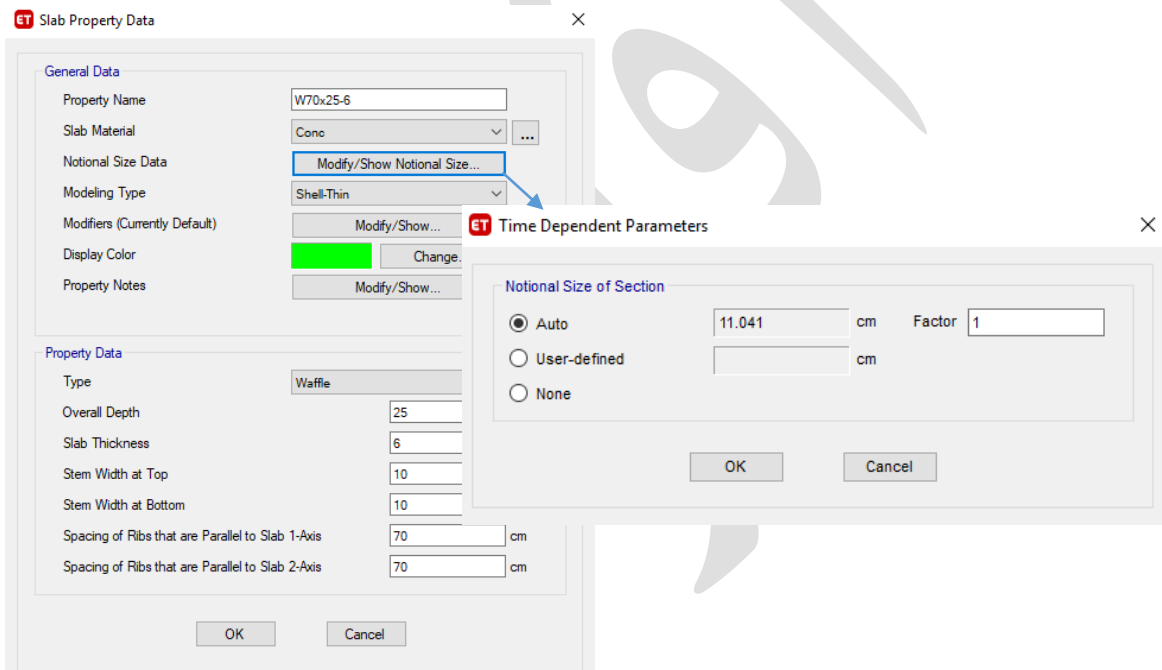
صمدآزاده - پویا آفزاده

مثال چهارم: سقف وافل با هندسه شکل ۴۱ را در نظر بگیرید



شکل ۴۱- دال وافل مثال چهارم

ضخامت معادل بوسیله نرم افزار همانند شکل ۴۲ محاسبه می شود.



شکل ۴۲- ضخامت معادل دال وافل

محاسبه ضخامت معادل طبق رابطه ذکر شده:

$$t_{eq} = h - \frac{(a - b)^2 \times d}{a^2} = 25 - \frac{(70 - 10)^2 \times 19}{70^2} = 11.041 \text{ cm}$$

برای محاسبه ضرایب اصلاح دو مقطع یکی دال توپر با ابعاد ۷۰ در ۲۵ و یکی مقطع T شکل در نرم افزار معرفی شده تا مشخصات آن بدست آید این مشخصات در شکل ۴۳ و ۴۴ آمده است:

بهار ۱۳۹۹

صمدآزاده - پویا آقازاده

مشخصات هندسی تیر T شکل مطابق با ابعاد وافل

Frame Section Property Data

General Data

Property Name: T70x25-6

Material: Conc

Notional Size Data: Modify/Show Notional Size...

Display Color: Change...

Notes: Modify/Show Notes...

Shape

Section Shape: Concrete Tee

Section Property Source

Source: User Defined

Section Dimensions

Total Depth: 25 cm

Total Width: 70 cm

Flange Thickness: 6 cm

Web Thickness At Flange: 10 cm

Web Thickness At Tip: 10 cm

Show Section Properties...

Property Modifiers: Modify/Show Modifiers... (Currently Default)

Reinforcement: Modify/Show Rebar...

Mirror: Mirror About Local 3-Axis

OK Cancel

Frame Section Properties

Property Name

Section Name: T70x25-6

Base Material: Conc

Properties

| Item | Value |
|----------------------|----------|
| Area, cm2 | 610 |
| AS2, cm2 | 255.2 |
| AS3, cm2 | 451.4 |
| I33, cm4 | 27416.4 |
| I22, cm4 | 173083.3 |
| S33Pos, cm3 | 3977.2 |
| S33Neg, cm3 | 1514.2 |
| S22Pos, cm3 | 4945.2 |
| S22Neg, cm3 | 4945.2 |
| R33, cm | 6.704 |
| R22, cm | 16.845 |
| Z33, cm3 | 2876.1 |
| Z22, cm3 | 7825 |
| J, cm4 | 10951.6 |
| CG Offset 3 Dir, cm | 0 |
| CG Offset 2 Dir, cm | 5.607 |
| PNA Offset 3 Dir, cm | 0 |
| PNA Offset 2 Dir, cm | 8.143 |
| SC Offset 3 Dir, cm | 0 |
| SC Offset 2 Dir, cm | 9.386 |

OK Cancel

شکل ۴۳- مشخصات مقطع تی شکل

مشخصات هندسی دال توپر با ارتفاع سقف وافل

Frame Section Property Data

General Data

Property Name: S70x25

Material: Conc

Notional Size Data: Modify/Show Notional Size...

Display Color: Change...

Notes: Modify/Show Notes...

Shape

Section Shape: Concrete Rectangular

Section Property Source

Source: User Defined

Section Dimensions

Depth: 25 cm

Width: 70 cm

Show Section Properties...

Property Modifiers: Modify/Show Modifiers... (Currently Default)

Reinforcement: Modify/Show Rebar...

Include Automatic Rigid Zone Area Over Column:

OK Cancel

Frame Section Properties

Property Name

Section Name: S70x25

Base Material: Conc

Properties

| Item | Value |
|----------------------|----------|
| Area, cm2 | 1750 |
| AS2, cm2 | 1458.3 |
| AS3, cm2 | 1458.3 |
| I33, cm4 | 91145.8 |
| I22, cm4 | 714583.3 |
| S33Pos, cm3 | 7291.7 |
| S33Neg, cm3 | 7291.7 |
| S22Pos, cm3 | 20416.7 |
| S22Neg, cm3 | 20416.7 |
| R33, cm | 7.217 |
| R22, cm | 20.207 |
| Z33, cm3 | 10937.5 |
| Z22, cm3 | 30625 |
| J, cm4 | 282663.3 |
| CG Offset 3 Dir, cm | 0 |
| CG Offset 2 Dir, cm | 0 |
| PNA Offset 3 Dir, cm | 0 |
| PNA Offset 2 Dir, cm | 0 |

OK Cancel

شکل ۴۴- مشخصات دال توپر

محاسبه ضرایب اصلاح دال توپر:

ضرایب اصلاح f_{11}, f_{22}, f_{12} از تقسیم سطح مقطع مشبک به مقطع توپر محاسبه می شود.

$$\frac{A_T}{A} = \frac{610}{1750} = 0.3486$$

ضرایب اصلاح m_{11}, m_{22} مربوط به سختی خمشی دال هستند و از نسبت ممان اینرسی ها (I) محاسبه می شوند.

$$\frac{I_T}{I} = \frac{27416.4}{91145.8} = 0.30$$

ضریب m_{12} از نسبت ثابت پیچشی (J) بدست می آید که در ضریب 0.6 ضرب شده است.

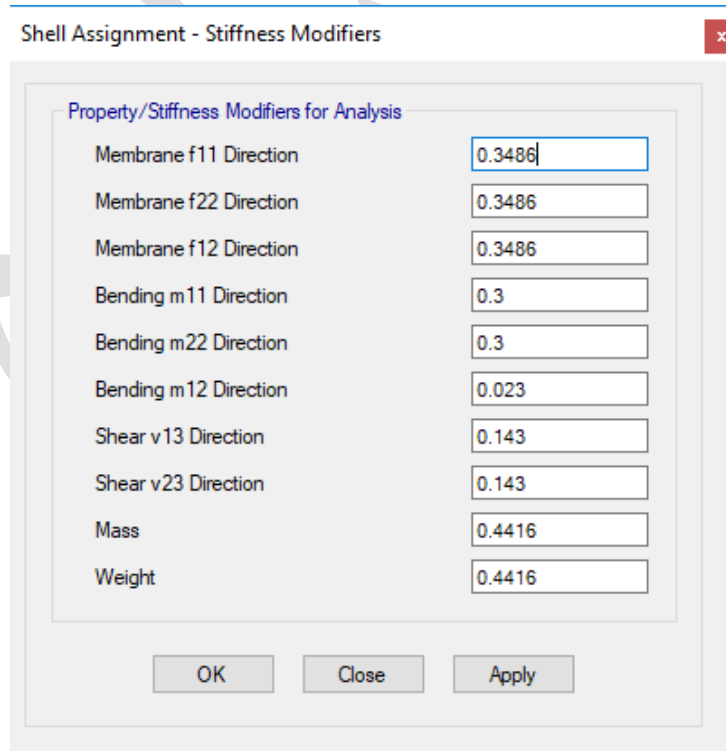
$$\frac{J_T}{J} \times 0.6 = \frac{10951.6}{282663.3} \times 0.6 = 0.023$$

ضرایب v_{13}, v_{23} از نسبت مساحت جان دال مشبک به سطح مقطع دال توپر بدست می آید.

$$\frac{25 \times 10}{25 \times 70} = 0.143$$

همچنین ضرایب جرم و وزن از نسبت ضخامت معادل دال مشبک به ضخامت دال توپر محاسبه می شود.

$$\frac{t_{eq}}{t} = \frac{11.04}{25} = 0.4416$$

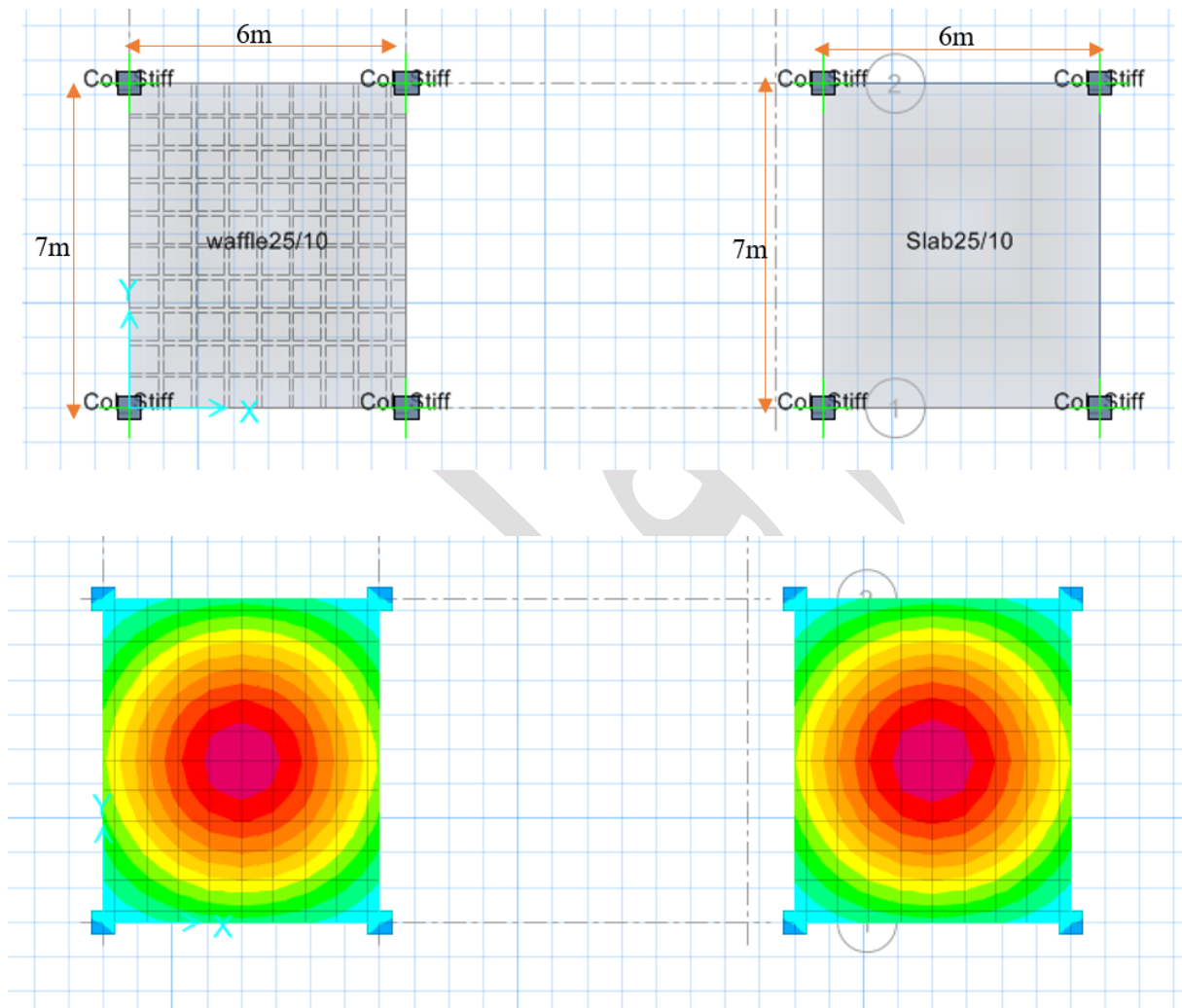


شکل ۴۵- ضرایب اصلاح دال

صمدآزاده - پویا آفزاده

بهار ۱۳۹۹

حال برای اثبات اینکه می توان از دال توپر با ضرایب اصلاح به جای وافل استفاده نمود دو دال با ابعاد ۶ متر در ۷ متر در یک فایل مدل شده است یکی دال توپر اصلاح شده با ضرایب اصلاح بدست آمده در قبل و دیگری دال وافل در شکل ۴۶ تغییر شکل های این دو تحت بارهای مختلف آنی و دراز مدت بدست آمده که در جدول ۴ آورده شده است:



شکل ۴۶- تغییر شکل دال

جدول ۴- تغییر شکل دال (واحدها بر حسب سانتی متر)

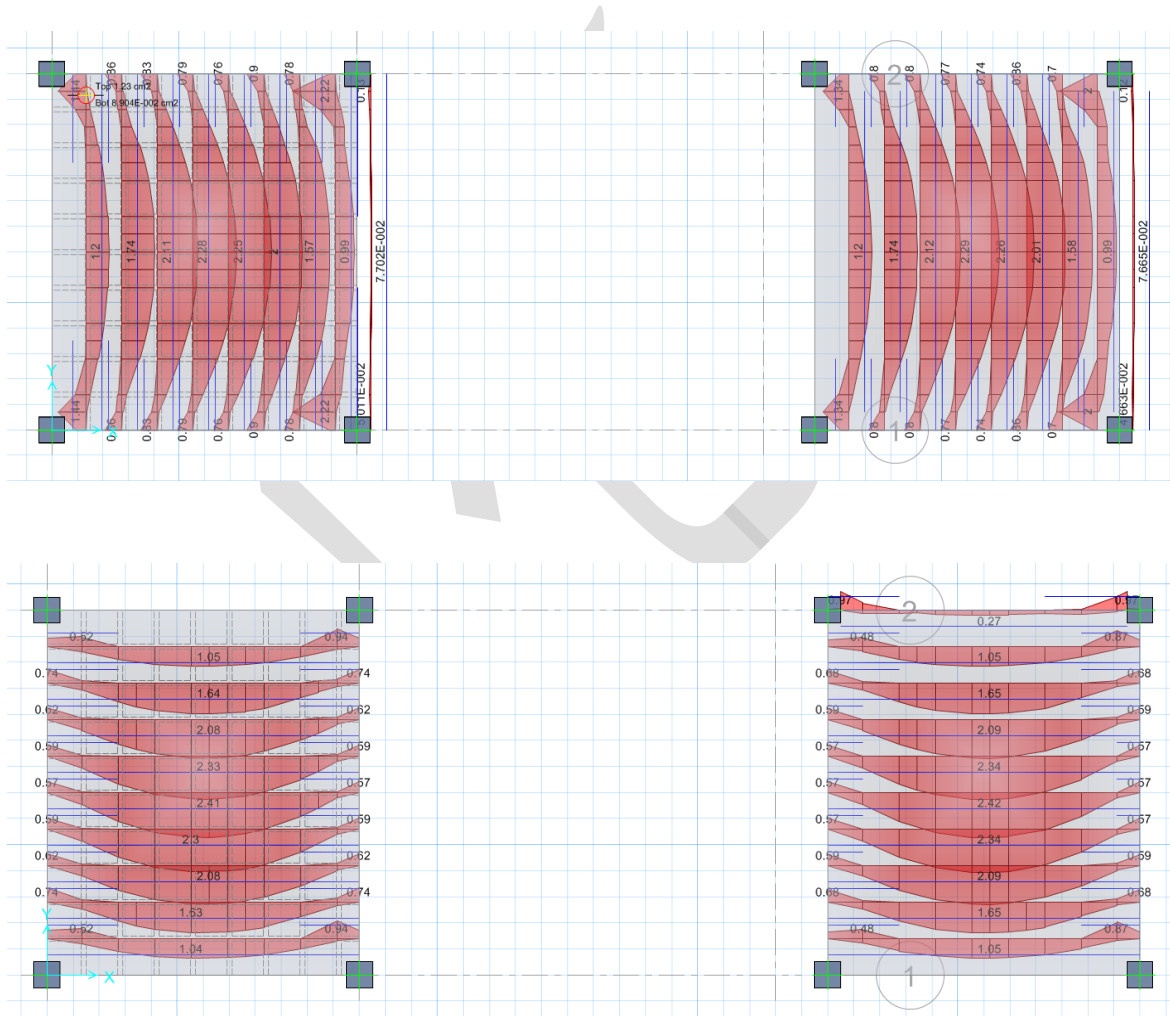
| Num | LOAD | تغییر شکل وافل بر حسب سانتی متر | تغییر شکل دال اصلاح شده بر حسب سانتی متر |
|-----|--|---------------------------------|--|
| ۱ | Δ_{Dead} | ۰٫۳۳ | ۰٫۳۳ |
| ۲ | Δ_{Live} | ۰٫۷ | ۰٫۷ |
| ۳ | Δ_{Sp} | ۰٫۷ | ۰٫۷ |
| ۴ | $\Delta_{tot.i} = \Delta_{Dead+sp+Live}$ | ۱٫۰۷ | ۱٫۰۸ |
| ۵ | $\Delta_{Sus.i} = \Delta_{Dead+Sp+20\%Live}$ | ۰٫۷۲ | ۰٫۷۳ |
| ۶ | $\Delta_{pre.i} = \Delta_{Dead+0.2Sp}$ | ۰٫۳۹ | ۰٫۳۹ |

بهار ۱۳۹۹

صمدآزاده - پویا آفزاده

| | | | |
|----|--------------------|------|------|
| ۷ | $\Delta_{Cr+sh.u}$ | ۱٫۳۴ | ۱٫۳۴ |
| ۸ | $\Delta_{pre.to}$ | ۰٫۶۱ | ۰٫۶۱ |
| ۹ | Δ_{New} | ۱٫۰۸ | ۱٫۰۸ |
| ۱۰ | Δ_{Old} | ۱٫۶۳ | ۱٫۶۵ |

یکی دیگر از خروجی های طراحی در دال ها مقدار آرماتور محاسباتی است که برای دو دال در هر دو جهت در شکل ۴۷ آورده شده است.



شکل ۴۷- آرماتور محاسباتی دال

در انتها می توان نتیجه گرفت که خروجی های تغییر شکل و آرماتور محاسباتی برای دو دال تقریباً یکسان است.

در نرم افزار SAFE وزن تیر و ستون و دال چگونه محاسبه می شود؟

همانطور که می دانید در یک سقف دال، چه از ETABS فرستاده (Export) شود و چه خودتان در SAFE آن را مدل نمایید المان های خطی و سطحی ذیل در مدل شما وجود خواهند داشت:

۱-Slab از هر نوعی

۲-Col_Stiff

۳-drop

۴-تیر

۵-ستون

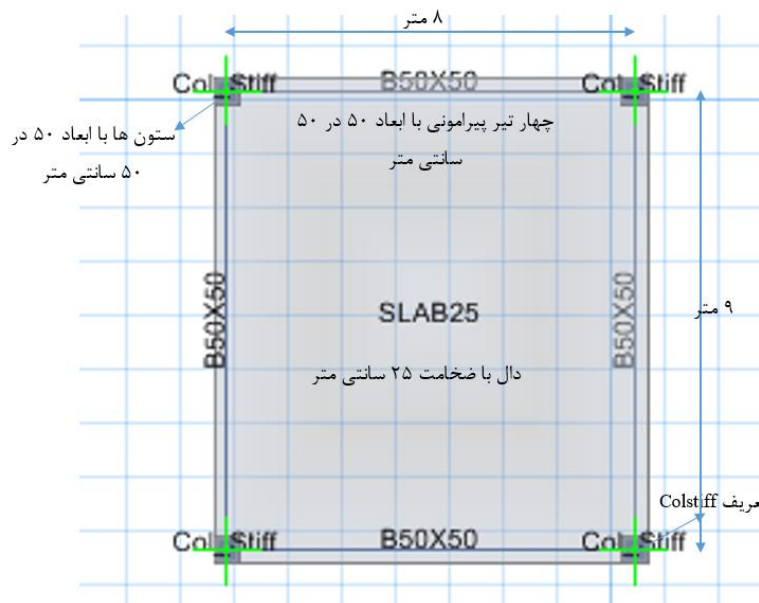
۶-دیوار

همچنین باید یاد آوری کنم که در هنگام مدل کردن دال و کتیبه و ناحیه صلب که به ترتیب از نوع Slab، drop و stiff تعریف می شوند در صورت قرار گرفتن این عناصر روی هم نرم افزار به ترتیب از stiff و drop و Slab استفاده می کند که در یک مثال به شما این مورد را نشان خواهیم داد.

مثال: پلان شکل ۴۸ با دال ۲۵ سانتی متری با ستون های گوشه ۵۰ در ۵۰ سانتی متر به ارتفاع ۴ متر با تیر

های ۵۰ در ۵۰ سانتی متر را در

نظر بگیرید.



$$f'_c = 240 \frac{kg}{cm^2}$$

$$E_c = 232000 \frac{kg}{cm^2}$$

$$W_c = 2500 \frac{kg}{m^3}$$

توجه: هیچ گونه کاهش سختی به

تیر و ستون و دال طبق

جدول 6.6.3.1a آیین نامه ACI

داده نشده است.

شکل ۴۸- پلان مورد بررسی

بهار ۱۳۹۹

صمدآزاده - پویا آفزاده

اما اصلاح سختی خمشی تیر و وزن آن به دلیل هم پوشانی با دال ۲۵ سانتی متر داده شده است.

$$\alpha_l = \frac{1}{50^3} (50^3 - 25^3) = 0.875$$

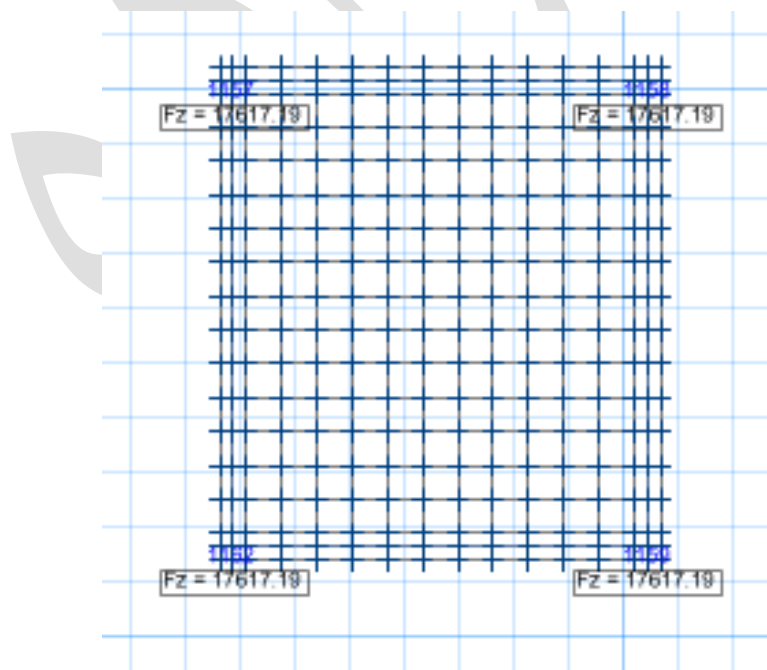
$$\alpha_w = \frac{50 - 25}{50} = 0.5$$

| | |
|---|----------------------------------|
| $0.5 \times 0.5 \times 2500 = 625 \text{ kg/m}$ | وزن هر متر طول تیر |
| $0.25 \times 2500 = 625 \text{ kg/m}^2$ | وزن هر متر مربع دال ۲۵ سانتیمتری |
| $0.5 \times 0.5 \times 2500 = 625 \text{ kg/m}$ | وزن هر متر طول ستون |

محاسبه دستی وزن سازه:

| | |
|--|------------------------------|
| $(9 + 8) \times 2 \times 625 \times 0.5 = 1062.5 \text{ kg}$ | وزن تیر |
| $(9.5 \times 8.5) \times 625 = 50468.75 \text{ kg}$ | وزن دال |
| $4 \times 4 \times 625 = 10000 \text{ kg}$ | وزن ستون ها |
| $1062.5 + 50468.75 + 10000 = 71093.75 \text{ kg}$ | مجموع وزن تیر و دال و ستون |
| $\frac{71093.75}{4} = 17773.44 \text{ kg}$ | نیروی هر کدام از تکیه گاه ها |

نیرو های تکیه گاهی که توسط SAFE بدست آمده است:



شکل ۴۹- عکس العمل های تکیه گاهی

صمدآزاده - پویا آفزاده

بهار ۱۳۹۹

اختلاف روش محاسبه دستی با SAFE : $17773.44 - 17617.19 = 156.25 \text{ kg}$

همانطور که ملاحظه می نمایید اختلاف اگر چه ناچیزی بین محاسبه دستی و محاسبه نرم افزار SAFE وجود دارد ولی خالی از لطف نیست که روش درستی را که SAFE عمل می کند را توضیح داده تا از این اشتباهات کوچک که در برخی موارد می تواند بزرگ شود جلوگیری نماییم.

همانطور که در شکل ملاحظه می کنید المان سطحی col_stiff در مرکز و بالای ستونها وجود دارد. این المان با دال ۲۵ سانتی متری همپوشانی دارد. نرم افزار SAFE همانطور که قبلا گفته شد المان col_stiff را در ناحیه مشترک که به منظور در نظر گرفتن سختی ناحیه اتصال دال و تیر و ستون تعریف شده را نسبت به دال مقدم شمرده و آن را Col_stiff در نظر می گیرد. و به همین دلیل وزن Col_stiff را در محاسبه وزن بکار میبرد. از آن طرف با تعریف ستون به ارتفاع ۴ متر در این ناحیه مشترک وزن ستون در نظر گرفته می شود. پس بدلیل پرهیز از دو بار حساب شدن وزن این ناحیه، المان سطحی Col_stiff باید با وزن صفر تعریف شود. Col_stiff در فونداسیون نباید با وزن صفر تعریف شود.

اما برگردیم به محاسبات خودمان:

فصل مشترک دال ۲۵ سانتی و col_stiff حجمی برابر ضرب سطح مقطع ستون در ضخامت ۲۵ سانتیمتر می باشد پس:

$$0.5 \times 0.5 \times 0.25 \times 2500 = 156.25 \text{ kg}$$

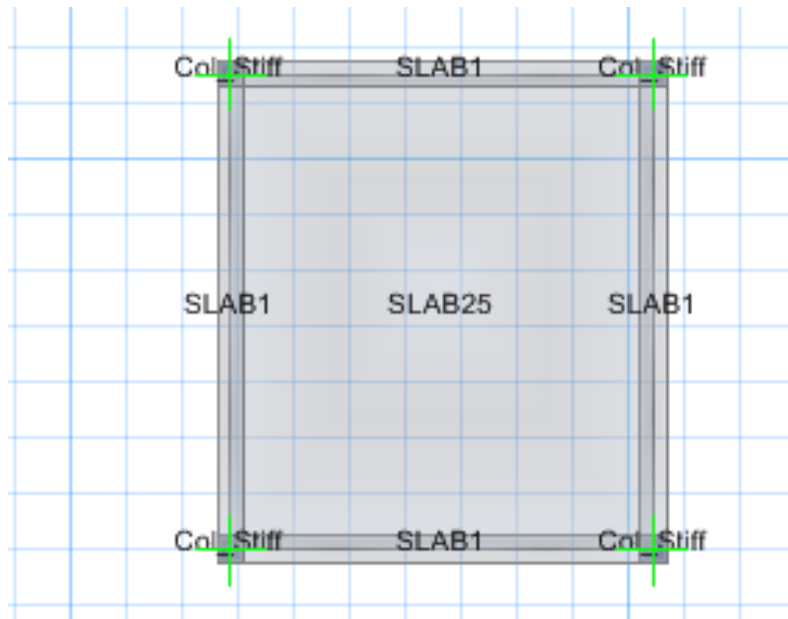
این همان اختلافی است که SAFE بدرستی در نظر نگرفته است!!

روش دیگر برای مدل کردن تیرها در SAFE :

میخواهیم در نرم افزار SAFE از المان خطی استفاده نکنیم و همواره المانهای سطحی را برای تیرها بکار ببریم همان پلان را در نظر بگیرید بجای تیر ۵۰ در ۵۰ سانتی متر می توانیم از المان سطحی (دال) به ضخامت ۵۰ و عرض ۵۰ سانتی متر استفاده کنیم بدین منظور با انتخاب ۴ تیر و استفاده از دستور

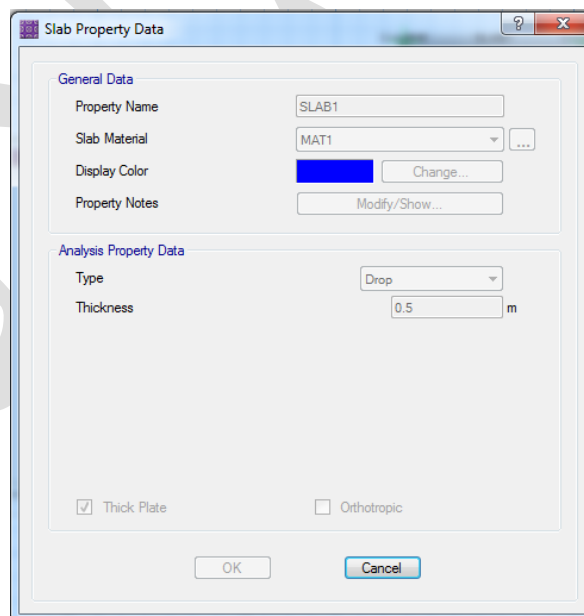
Edit>Lines>convert Beams to slab Area

المان های خطی (تیرها) به همین سادگی به یک دال تبدیل می شود. هیچ دلواپس ناحیه مشترک همپوشانی شده دو دال ۲۵ و ۵۰ سانتیمتری نباشید.



شکل ۵۰- تبدیل تیرها به المان سطحی

نرم افزار SAFE خودش با ساختن یک دال (Slab1) به ضخامت و عرض برابر ارتفاع و عرض تیر آن را به المان سطحی ساخته شده اعمال می کند. باز هم قسمت مشترک دو دال را دال جدید میگیرد. نکته ای که باید در تعریف دال جدید اصلاح شود تعریف دال از نوع drop می باشد. البته با تعریف slab هم اتفاقی نباید بیافتد. ولی با تعریف drop اطمینان بیشتری داریم.



شکل ۵۱- تعریف دال جدید از نوع drop

حال طبق روال قبلی وزن و یا نیروهای تکیه گاهی را بدست می آوریم. دیگر تیری نداریم و نیازی به اصلاح وزن نیز نمی باشد.

بهار ۱۳۹۹

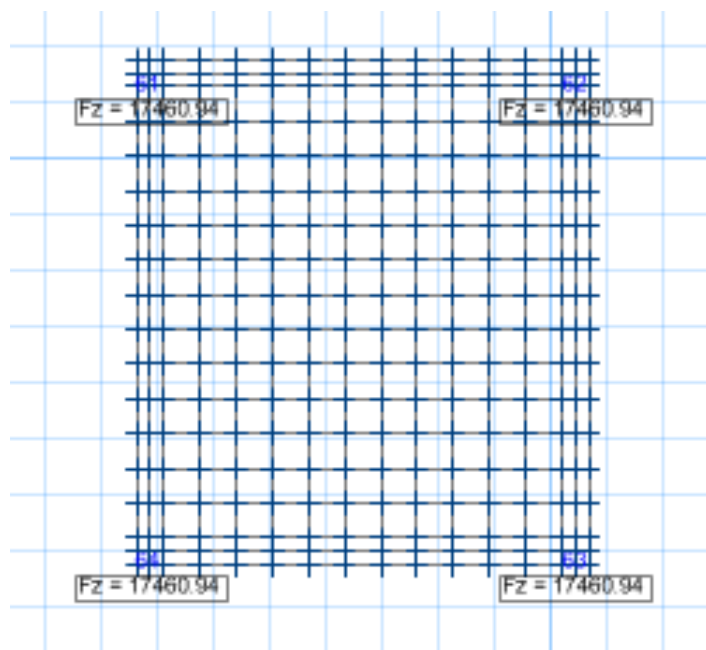
صمدآزاده - پویا آقازاده

نکته ۱: مقدار همپوشانی بین دال ۵۰ سانتی متری جدید و دال ۲۵ سانتی متری با توجه به تعریف drop از دال ۵۰ سانتی متری استفاده می شود.

نکته ۲: نیازی نیست که بار سطحی ۳۰۰ کیلوگرم بر مترمربع (بار زنده و مرده) روی دال ۵۰ سانتی متری نیز تعریف گردد. نرم افزار SAFE اگر چه از دال ۲۵ سانتی متری در قسمت مشترک صرف نظر می کند اما بارهای آن ناحیه را در محاسبات خود وارد می کند.

نکته ۳: بعد از تبدیل تیر ۵۰ در ۵۰ به دال ۵۰ سانتی متری تعداد ۴ عدد تیر None در مدل ایجاد می شود که می توان آن را حذف نمود.

| | |
|---|--|
| $(9 - 0.5) \times (8 - 0.5) \times 625 = 39843.75 \text{ kg}$ | وزن دال ۲۵ سانتی متری |
| $(8.5 + 7.5) \times 2 \times 625 = 20000 \text{ kg}$ | وزن دال ۵۰ سانتی متری (کاهش ۰/۵ متر از طول به دلیل هم پوشانی با col_stiff می باشد که وزن آن در ستون محاسبه شده است) |
| $4 \times 0.5 \times 0.5 \times 2500 = 10000 \text{ kg}$ | وزن ستون |
| $39843.75 + 20000 + 10000 = 69843.75 \text{ kg}$ | مجموع وزن تیرو دال و ستون |
| $\frac{69843.75}{4} = 17460.94 \text{ kg}$ | نیروی تکیه گاهی |



شکل ۵۲- عکس العمل تکیه گاهی

محاسبات دستی و SAFE با هم برابرند. این نوع مدل کردن روشی است که به نظر من در نرم افزار SAFE بهتر است به این صورت تیرها را مدل نماییم. دلیل آن را در صفحات آینده توضیح خواهم داد. (چشم‌نارایدشت جور ویکریا دیدیا)

آیا در تحلیل و طراحی یک دال یکسان دو نرم افزار

SAFE2016 و ETABS2016

مشابه هم عمل می کنند و تغییر شکل های الاستیک و آرما تورهای محاسباتی آن ها

مشابه هم هستند؟

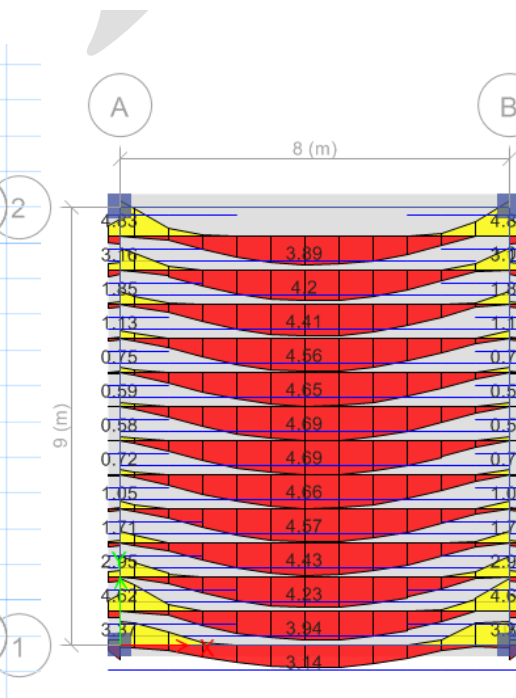
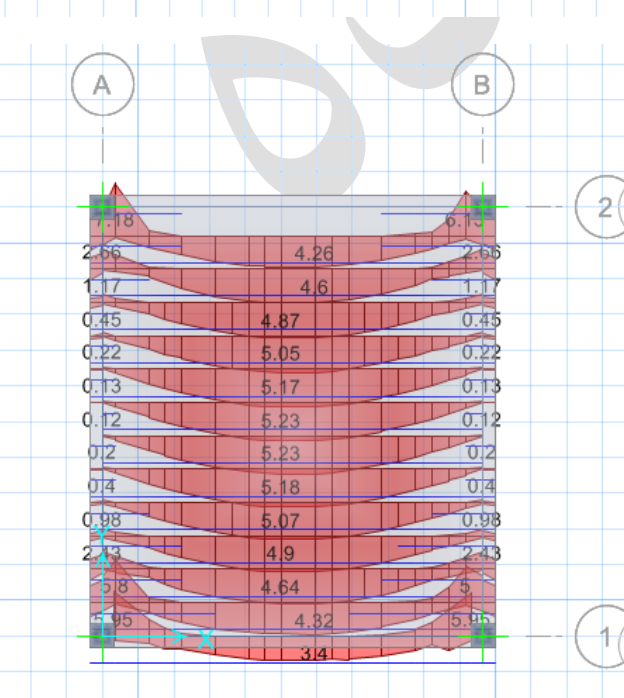
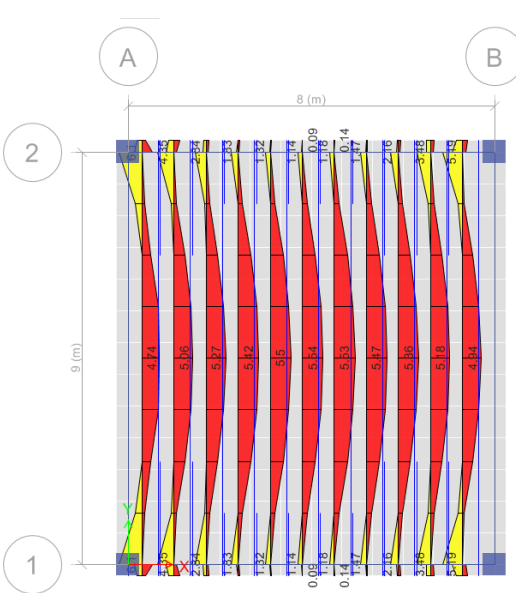
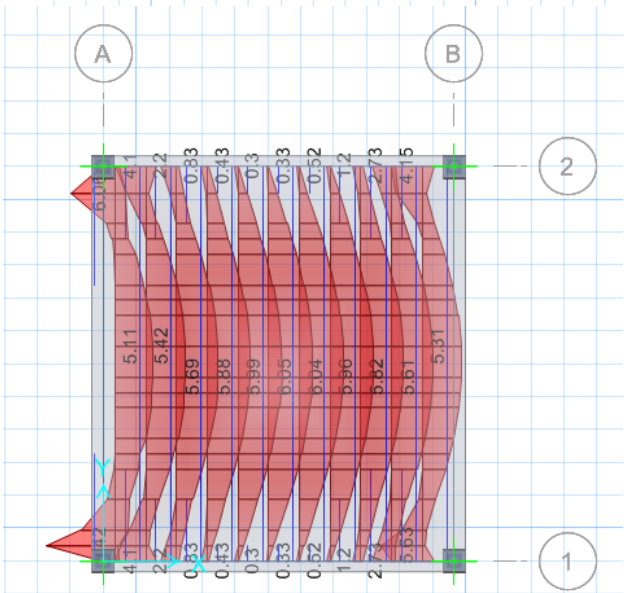
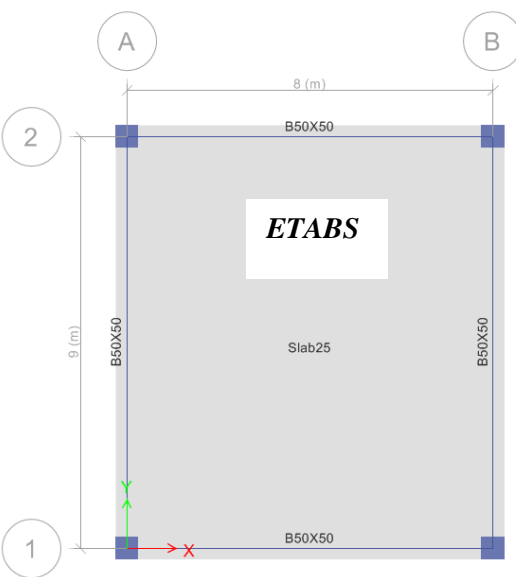
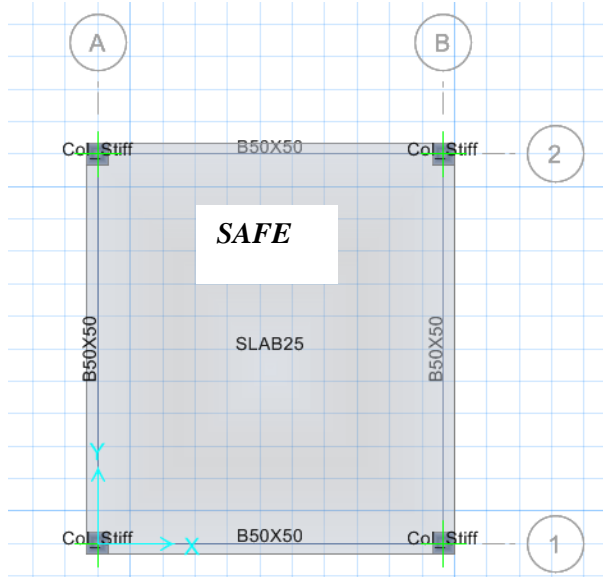
از وقتی که ETABS2016 در دسترس مهندسين محاسب قرار گرفت یک سوال اساسی این بود که با توجه به طراحی دال ها باید دیگر SAFE کنار گذاشته شود؟ که بعد از مدتی فهمیدیم که هنوز هم ما برای طراحی دال ها به نرم افزار SAFE احتیاج داریم چون اگرچه ETABS2016 به طراحی آرما تورهای خمشی و برشی و پانچ می پردازد اما نمی تواند آنالیز ترک خوردگی برای محاسبه تغییر شکل آنی و محاسبه تغییر شکل های دراز مدت دال ها انجام دهد. اما می تواند با در نظر گرفتن تمامی تغییر شکل های المان های باربر جانبی و غیر باربر جانبی در مدل اصلی و سختی های اصلاح شده با دقتی بیش از SAFE به محاسبه مقدار آرما تورهای خمشی پردازد. اما امروز که حدود سه سال از استفاده از ETABS2016 می گذرد می خواهیم ببینیم که طراحی آرما تورهای خمشی و برشی و یا لنگر ها و برش ها و نیروهای محوری داخلی دال ها برای یک پلان مشابه در دو نرم افزار یکی است و یا با هم فرق دارند؟ اگر متفاوت هستند کدام یک ملاک عمل باید باشد؟

ETABS یا SAFE ساله این است!

حال طبق معمول با یک مثال به مقایسه خروجی های دو نرم افزار می پردازیم تا نتایج خروجی را مقایسه نماییم پلان شکل ذیل را در نرم افزار ETABS مدل می نماییم و همان فایل را به نرم افزار SAFE ارسال (Expot) می کنیم تا هیچ تفاوتی بین دو مدل نباشد. در هر دو فایل هیچ گونه اصلاح سختی انجام نمی دهیم و تمامی ضرایب اصلاح برابر یک می باشند.

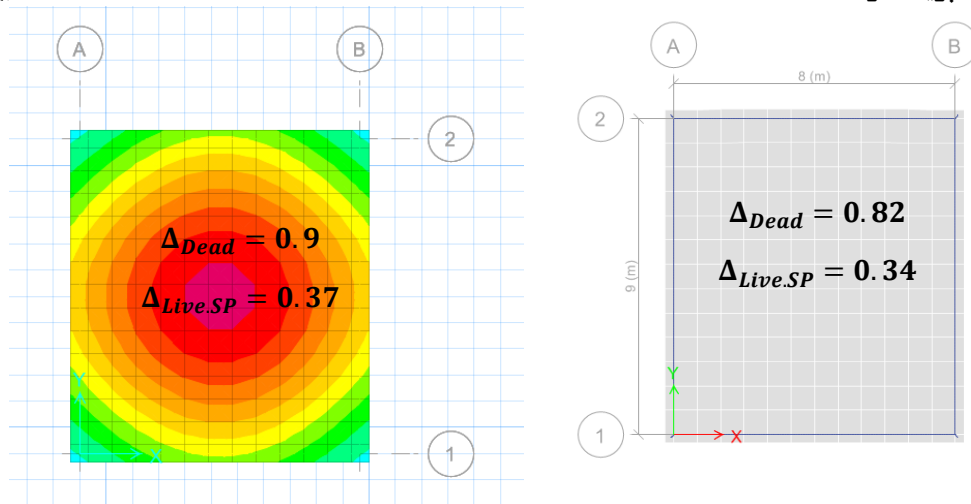
بهار ۱۳۹۹

صمدآزاده - پویا آفزاده



صمدآفزاده - پویا آفزاده

بهار ۱۳۹۹



همانطور که ملاحظه می نمایید متاسفانه آرماتورهای محاسبه شده در دو نرم افزار با توجه به شبیه بودن همه موارد هندسه مدل و بار گذاری متفاوت می باشند با کمی کنکاش پی به علت تفاوت تغییر شکل ها و آرماتورهای محاسباتی می بریم. همانطور که از شکل پیداست آرماتورهای وسط دهانه ETABS کمتر از آرماتور محاسباتی SAFE می باشد از آن طرف آرماتورهای بالایی دال در کنار تیر اصلی در ETABS بیشتر از SAFE می باشد همچنین تغییر شکل ترک نخورده وسط دهانه ETABS ناشی از بار Dead و یا Live و یا SP کمتر از تغییر شکل ترک نخورده SAFE است.

با این مشاهدات و پیچش داخل تیرها می توان نتیجه گرفت که سختی های پیچشی المان خطی در دو نرم افزار با یکدیگر مشابه نیستند و یا شرایط مرزی دو نرم افزار با هم هماهنگی ندارند. (لنگر پیچشی در دو نرم افزار کمتر از لنگر پیچشی بحرانی میباشد).

شاید در ETABS با تعریف المان های صلب انتهایی و 1 یا Rigid Zones=0.5 و از آن طرف تعریف col_stiff در SAFE این ناهماهنگی بوجود می آید (برداشت شخصی).

حال چه باید کرد؟ کدام محاسبه آرماتور صحیح است؟

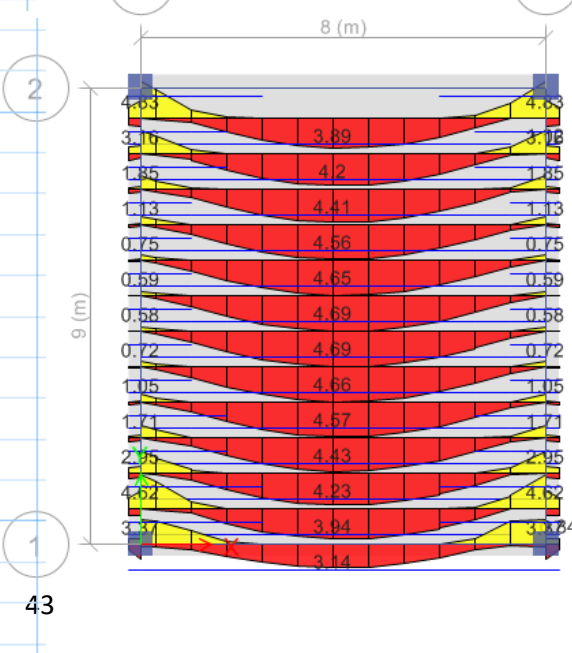
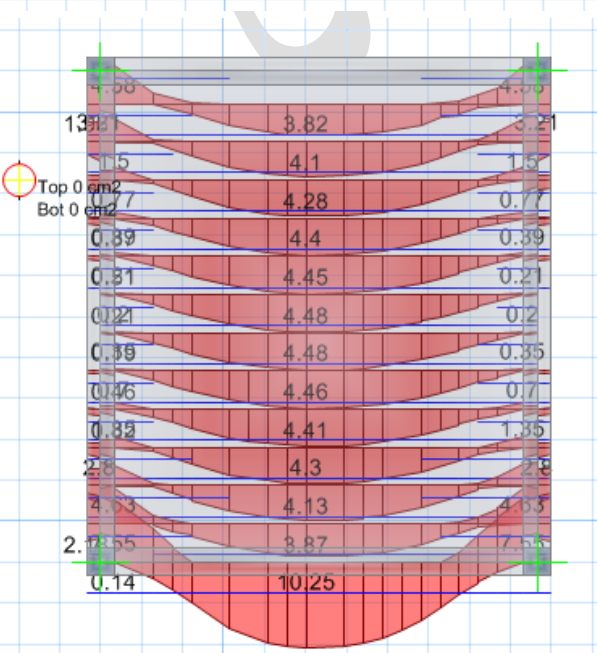
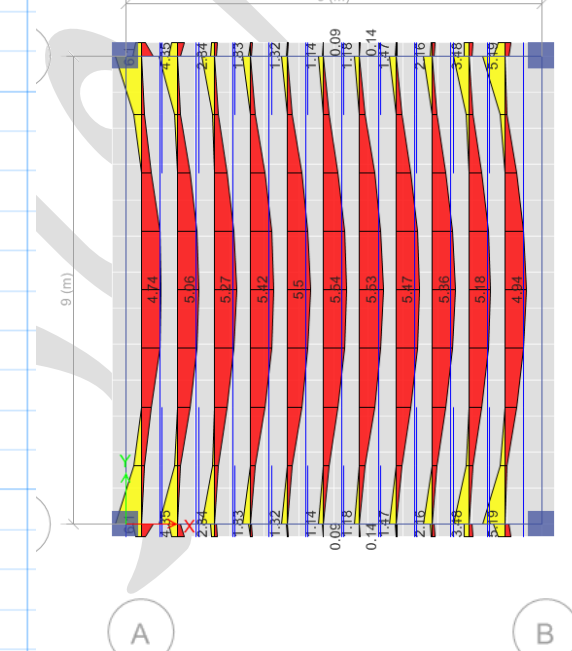
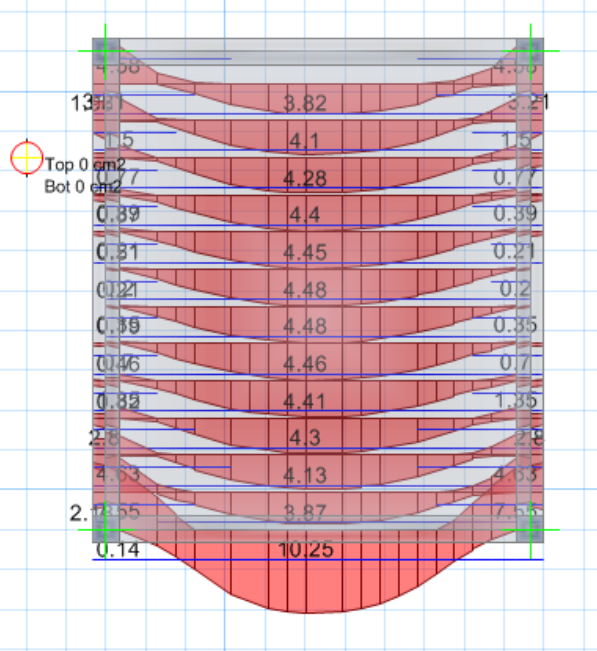
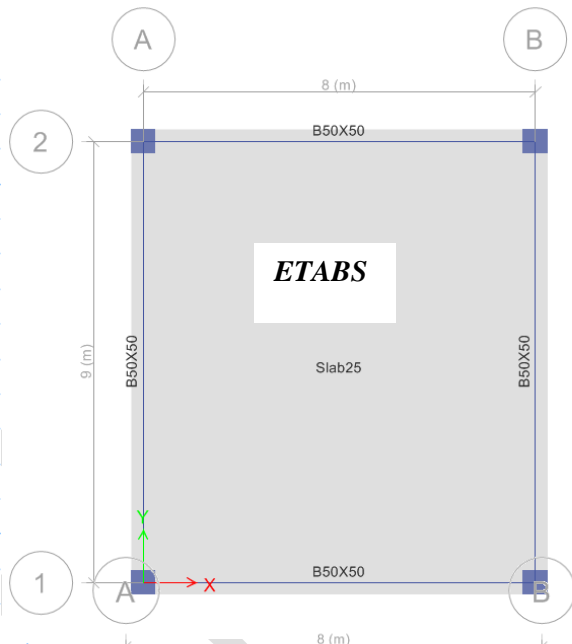
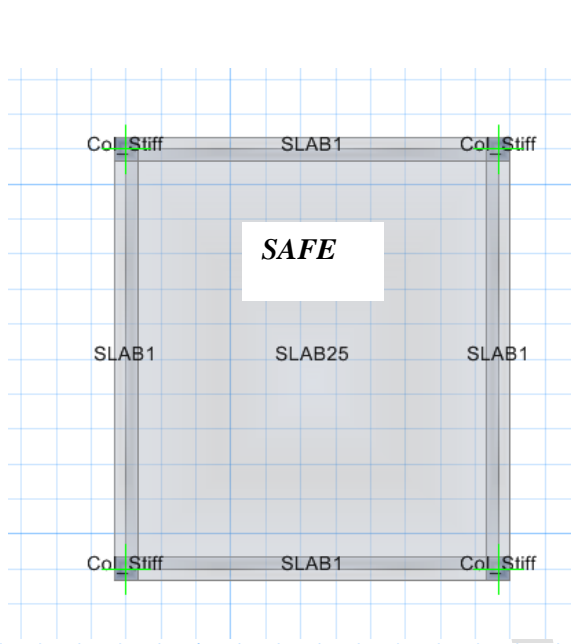
آیا در هر مقطع مقدار آرماتور ماکزیمم را از دو نرم افزار خوانده و در نقشه های خودمان بکار ببریم؟

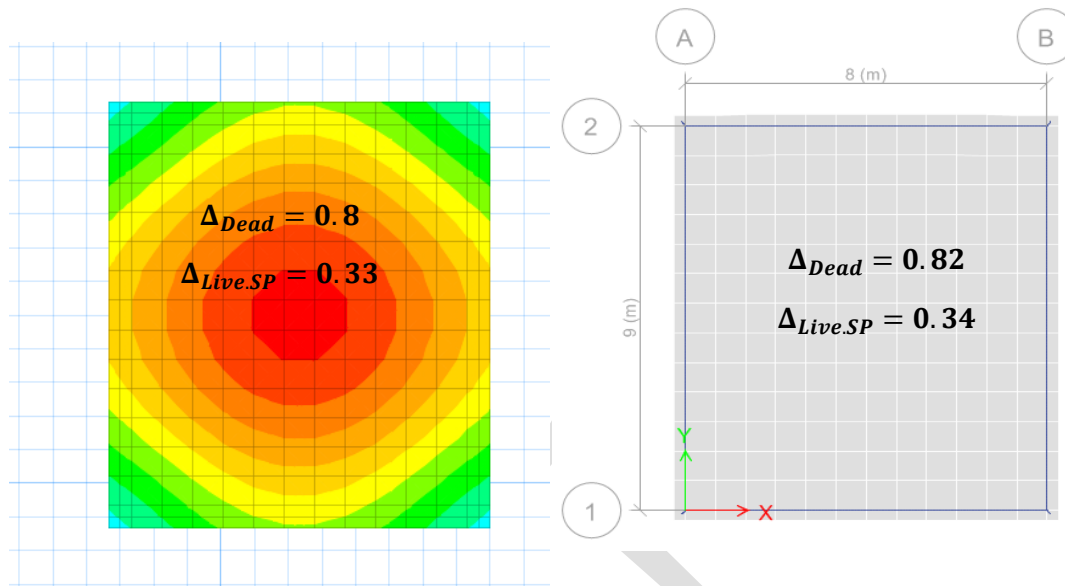
اجازه دهید یک روش دیگر مدل کردن در نرم افزار SAFE را نیز مرور کنیم.

به جای المان خطی (تیر) از المان سطحی با ابعاد مقطع تیر استفاده نماییم و محاسبات را انجام دهیم حال که فکر می کنیم المان خطی در نرم افزار SAFE مشکل دارد (نظر شخصی) پس چه بهتر بجای آن از المان سطحی استفاده نماییم فکری که خیلی وقت پیش در مورد المان های مرزی دیوار نیز پیشنهاد کردم. فکر نمی کنم کسی بگوید که این اشتباه است. (اگر چه ممکن است گفته شود!!) ولی بگذارید این روش را امتحان کنیم شاید نتیجه خوبی گرفته شود.

با انتخاب ۴ عدد تیر بتنی و استفاده از دستور زیر به سادگی تیر به المان سطحی تغییر می یابد.

Edit>Lines>convert Beams to slab Area





همانطور که مشاهده می نمایید وقتی به جای المان خطی (تیر) المان سطحی تعریف می کنیم نتایج خروجی مثل تغییر شکل ها و آرماتورهای بین نرم افزار SAFE و ETABS به هم نزدیک تر شده و آن نتیجه ای که گرفته بودم، در مورد رفتار شاید نادرست المان های خطی در نرم افزار SAFE بدلیل شرایط مرزی متفاوت در دو نرم افزار به واقعیت نزدیک شده است. اما وقتی تیر را به المان سطحی تبدیل می کنیم تفاوت کاهش یافته و به نظر میاید که شرایط مرزی و سختی های تیر با المان خطی ETABS با تیر با المان سطحی SAFE به یکدیگر نزدیک تر میباشند.

پس این نتیجه گیری (برداشت شخصی) را به این صورت می نویسم:

طراحی آرماتورها و یا بهتر است بگوییم سختی های در نظر گرفته شده تیر در ETABS از نرم افزار SAFE منطقی تر است و اگر بخواهیم در نرم افزار SAFE به محاسبات پردازیم بهتر است که بجای تیر با تعریف المان خطی آن را با المان سطحی مدل نموده و شاید الان بتوانم بگویم این مدل بسیار بهتر از مدل ETABS می باشد. اما از یک دیدگاه دیگر که حتماً به بنده گوشزد خواهد شد: با این گونه مدلی که ما در SAFE تا کنون انجام می دادیم و امروز اثبات شده است که در جهت اطمینان و محافظه کارانه است (چون هم تغییر شکل بیشتری در دال نشان می دهد و هم آرماتور بیشتری را نتیجه می دهد) و با توجه به کلیه عدم قطعیت هایی که در زمینه اجرا در سازه های بتنی وجود دارد بگذارید با همین روش پیش رویم و ضریب اطمینان بیشتری در کارهایمان وجود داشته باشد.

“صاحب اختیارید.”

سخن آخر

همانطور که مشاهده نمودید برای طراحی صحیح سقف های وافل در نرم افزار ETABS2016 بایستی دال توپر اصلاح شده را به جای وافل تعریف شده در برنامه قرار دهیم تا آنالیز و طراحی درست انجام گیرد، اما فقط برای طراحی خمشی.

طراحی برشی باید بصورت دستی انجام گیرد. (یک روش پیشنهادی در مقاله بعدی برای طراحی برشی ارائه خواهد شد). با اصلاح سختی های دال باعث بدست آوردن نیروهای داخلی صحیح درون دال و بالطبع طراحی مشابه سقف وافل می شویم .

اما مراحل کار باید اینگونه باشد که ابتدا برای تحلیل سازه برای طراحی المانهای قائم بار بر جانبی (تیر،ستون،دیوار برشی و...) دال توپر را ممبرین تعریف کنید. در این موارد نیازی نیست که سختی ها اصلاح شوند (با فرض دیافراگم صلب) فقط وزن و جرم باید اصلاح گردند. بعد از طراحی المان های قائم بار بر جانبی دال توپر اصلاح شده را Shell با سختی کاهش یافته مثلا ۲۵٪. تعریف کرده وابتدا المانهای باربر جانبی را کنترل کرده و سپس به طراحی دال می پردازیم. درنهایت با همین فایل میتوانید دیافراگم طراحی نمایید.

امروزه با توجه به گران شدن فولاد و مبحث نهم جدید که براساس آخرین ویرایش ACI318-2019 نوشته شده است پروژه های ساختمانی به سمت سازه های بتنی سوق پیدا کرده اند و انواع سقف های بتنی که یکی از آن ها وافل می باشد در این سازه ها بکار می روند و نرم افزار های آنالیز و طراحی نیز به غیر از ETABS و SAFE نمی باشند. اما نباید کورکورانه که با دیدی باز و عنایت به آیین نامه ها و مراجع بتنی که امروزه به وفور در دسترس میباشند به طراحی این نوع سقفها پردازیم.

هدف از این مقاله نه فقط حل موضوع مقاله بلکه جهت دهی فکر و روشی برای راستی آزمایی نرم افزار و استفاده آگاهانه از نرم افزار بوده و اطمینان دارم که اساتید و همکاران می توانند نه تنها ایرادهای این مقاله را پیدا نمایند بلکه در تمامی موضوعاتی که باید در طراحی در نظر بگیریم با استفاده آگاهانه از هر نرم افزار محاسباتی ارائه طریق نمایند.

اما یک نتیجه گیری فنی بسیار جالب البته به شرط عدم سوء استفاده!!

هیچ گاه فکر نکنید که یک و یا دو آرماتور کمتر از مقدار محاسباتی در تیر یا ستون و یا دال ساختمان می تواند باعث فروریزش ساختمان گردد و طرح سازه غلط است!! ضوابط همواره در حال تغییر ، پارامترهای ناشناخته، مسیر بارهای گوناگون، روش های مختلف تحلیل و طراحی، نوع و مقدار بارگذاری و... عواملی هستند که شاید بتوان چنین نتیجه گیری کرد.

از تمامی همکاران و اساتید محترم تقاضا داریم ضعف ها و خطاهای این مقاله و پیشنهادات خود را برای هرچه کامل تر شدن این مجموعه به آدرس SamadAghazadeh@gmail.com ارسال نمایند.

صمدآقزاده

خرید پکیج آموزشی سه گانه مهندسی عمران (ایتمس - سپ - سیف)



موضوع آموزش ایتمس: زمان آموزش ۱۳ ساعت / قیمت بسته ۳۰ هزار تومان
موضوع آموزش سپ: زمان آموزش ۱۱ ساعت / قیمت بسته ۲۰ هزار تومان
موضوع آموزش سیف: زمان آموزش ۷ ساعت / قیمت بسته ۱۸ هزار تومان

~~۸۵/۰۰۰ تومان (دانلودی)~~

~~۲۳۶/۰۰۰ تومان~~

برای دیدن سرفصل ها، ورق بزنید...



خرید پکیج آموزشی سه گانه مهندسی معماری (ریت - فتوشاپ - اتوکد)



موضوع آموزش ریت: زمان آموزش ۱۱ ساعت / قیمت بسته ۲۰ هزار تومان
موضوع آموزش فتوشاپ: زمان آموزش ۱۱ ساعت / قیمت بسته ۲۰ هزار تومان
موضوع آموزش اتوکد: زمان آموزش ۲۲ ساعت / قیمت بسته ۴۹ هزار تومان

~~۹۹/۰۰۰ تومان~~

~~۲۲۷/۰۰۰ تومان~~

امکان خرید به صورت ارسال لینک دانلود تنها با ۸۵۰۰۰ تومان



خرید پکیج با تخفیف استثنایی با ارسال پیام به واتساپ ۰۹۳۹۳۷۵۴۰۰۱



با امکان ارسال پستی پکیج