

www.icivil.ir

پرتال جامع دانشجویان و مهندسين عمران

ارائه كتابها و جزوات رايجان مهندسي عمران

بهترين و برترين مقالات روز عمران

انجمن هاي تفصلي مهندسي عمران

خبرنگاه تفصلي مهندسي عمران



@icivilir



icivil.ir



فیلم های آموزشی طراحی و محاسبات ساختمان

Etabs - Safe

تدریس اختصاصی مهندس سلطان آبادی
(مولف کتابهای مرجع آموزش نرم افزار های Etabs)

بیش از ۴۴ ساعت فیلم آموزشی

طراحی سازه های فولادی به روش LRFD با نرم افزارهای Etabs و Safe

طراحی سازه های بتنی با نرم افزارهای Etabs و Safe

طراحی و محاسبات سقف ها (دال ساده - یوبوت - کوبیاس و ...) با Safe

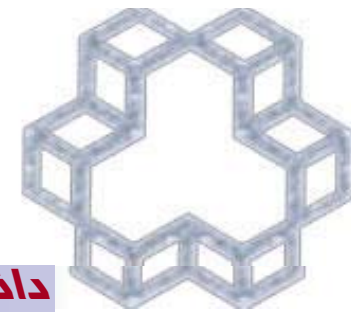
مطابق با آخرین تغییرات آیین نامه ها

تشریح کامل نکات آیین نامه ای حین آموزش

مشاهده سرفصل ها و دانلود نمونه های رایگان ...



ETABS
به زبان فارسی



الان روش ایستادم!

فصل سوم فصل سوم

بخش اول

• مقدمه

• روش ضرایب

تحلیل و طراحی دالها

طراحی دالها

دال دیگه
چیة؟

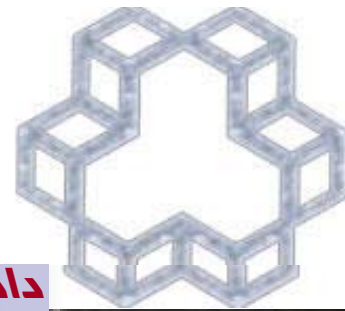


۱- دال یکطرفه

۲- دال دو طرفه

جزوه بتن ۲

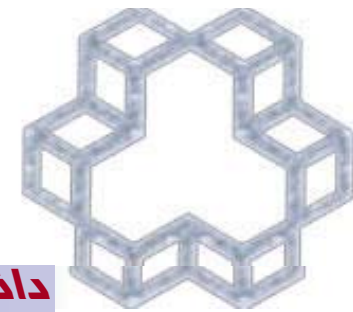
تدوین: دکتر سید بهرام بهشتی



انواع دال ها:

- دال يك طرفه

- دال دو طرفه

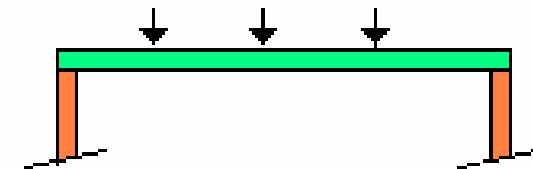


دال چیست؟

يك دال بتوني يك عضو صفحه اي لاغر است.

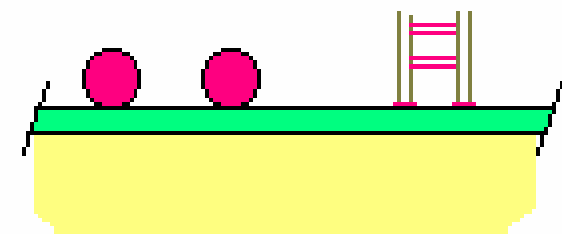
□ دال هاي آویخته

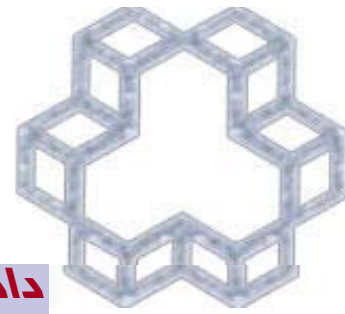
- بارها را توسط عمل خمشی منتقل می کنند.
- فضاي بالايي و پاييني را از هم جدا می کند.



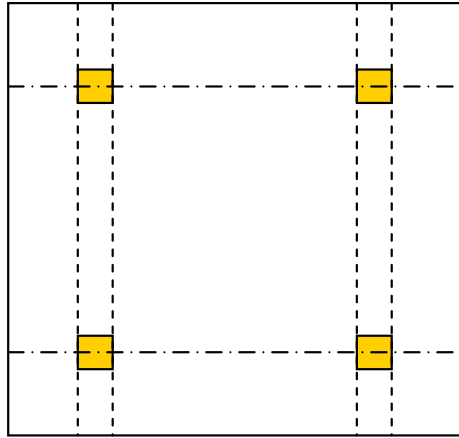
□ دال روي زمين

- بارهای متمرکز را به تکیه گاهی مثل زمین پخش می نماید.
- يك سطح براي کار کردن به وجود می آورد و زمین را محفوظ می کند.

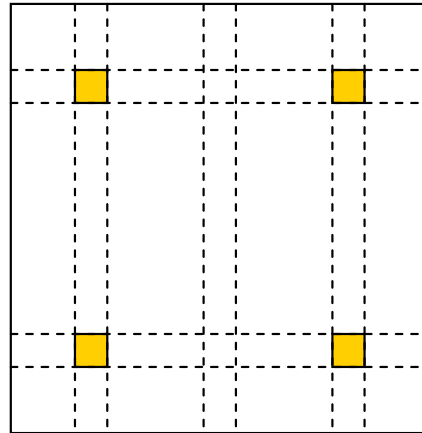




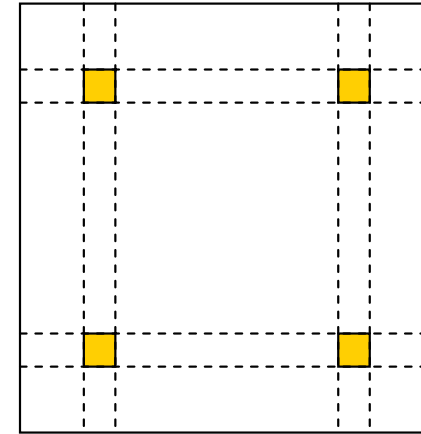
انواع دال



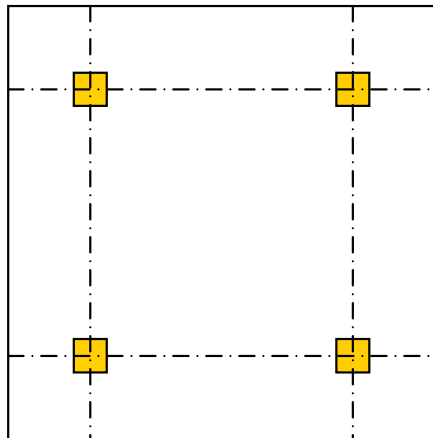
دال یکطرفه



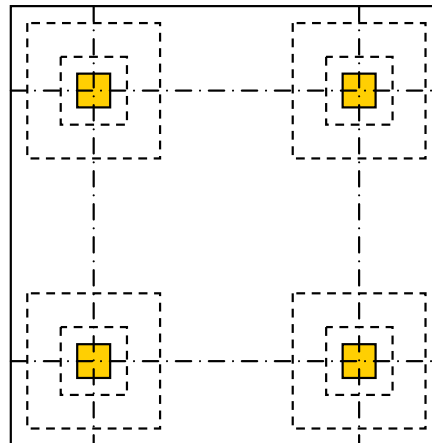
دال یکطرفه



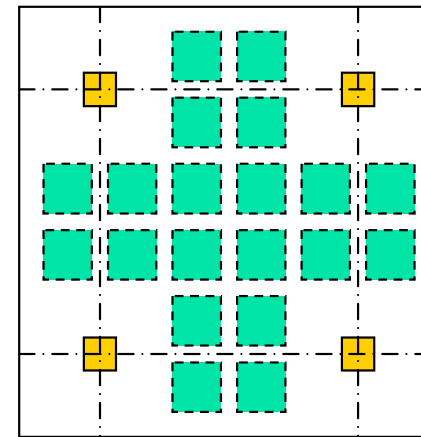
دال دوطرفه



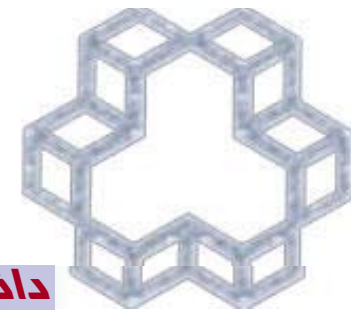
دال تحت



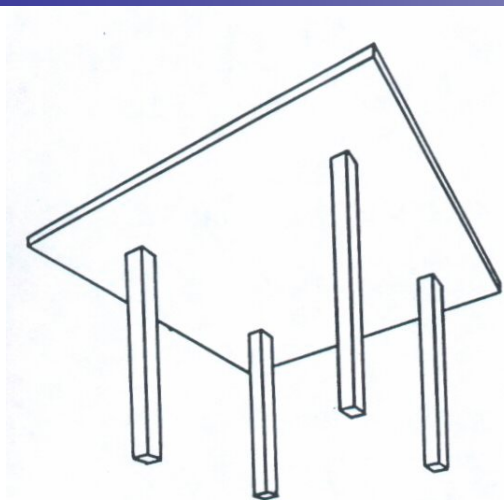
دال تحت قارچی



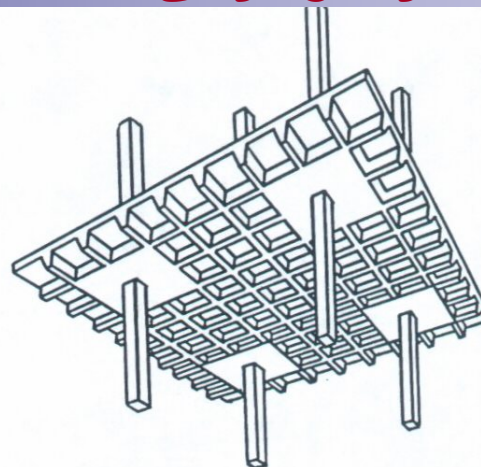
دال وافل



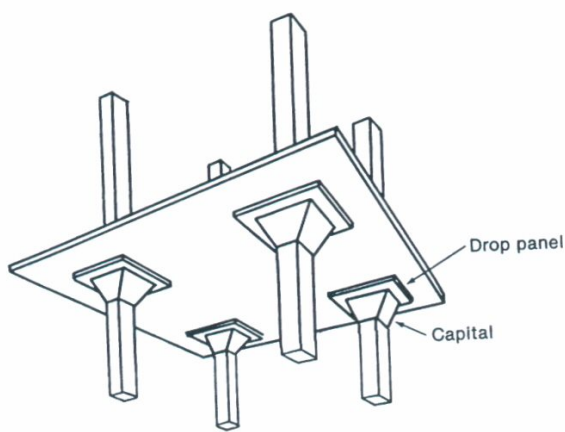
نمای سه بعدی دالها



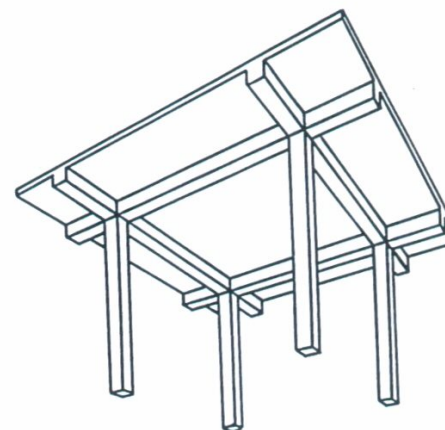
دال تخت



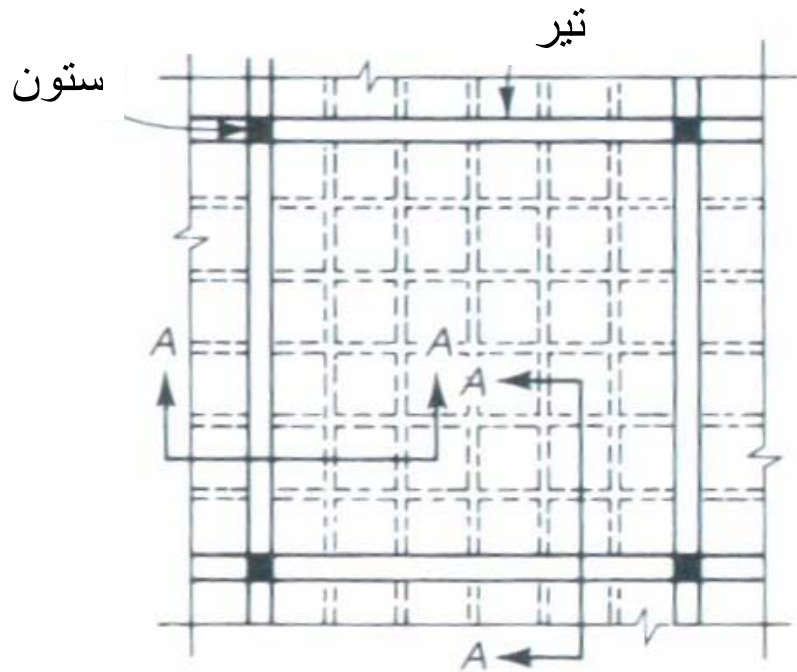
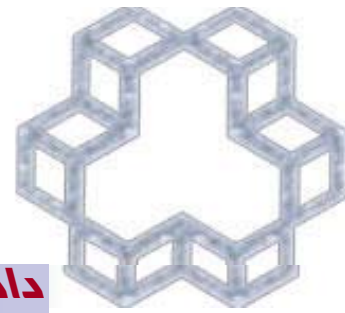
دال وافل



دال تخت قارچی

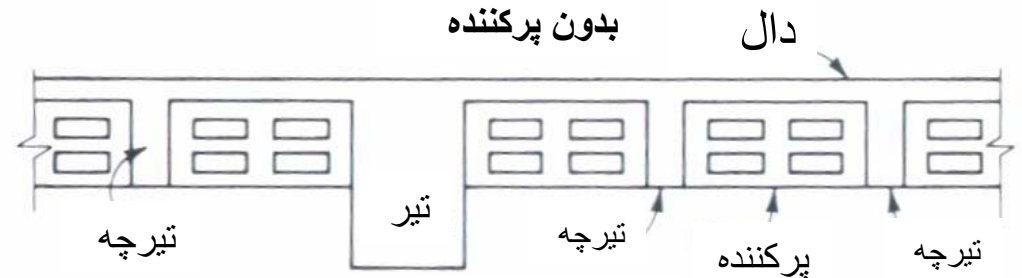


دال با تیر تکیه گاهی



مقطع A-A

بدون پرکننده



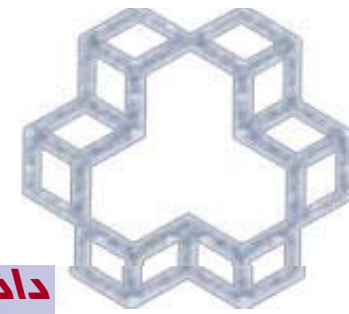
مقطع A-A

با پرکننده

دال دوطرفه تیرچه بلوک " وافل " (با پرکننده و بدون پرکننده)

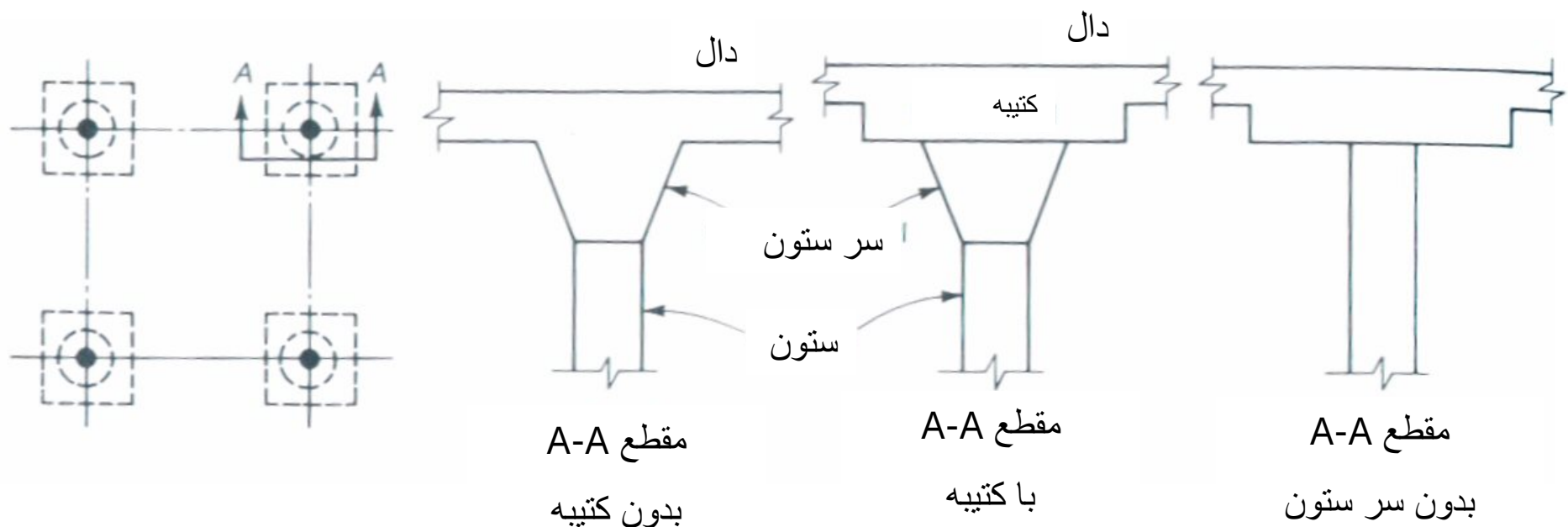
✓ ضخامت دال معمولاً ۵ تا ۱۰ سانتیمتر است

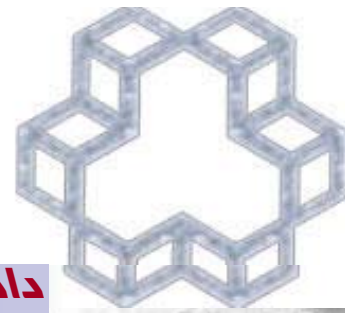
✓ در دالهای بدون تیر بیشتر استفاده می گردد



اتصال دال تخت به ستون

این اتصال توسط سرستون، کتیبه و یا هر دو انجام می گردد.

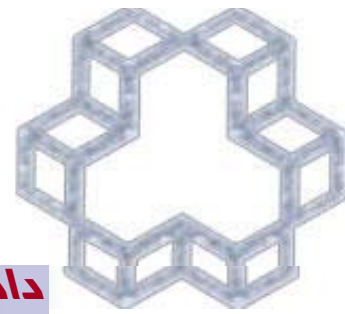




Joists Slab



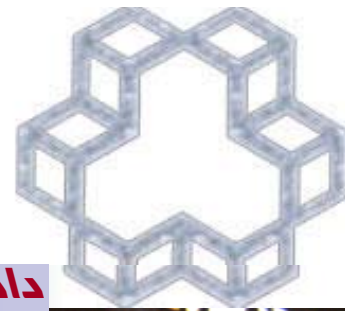
Slab Plan with Isostatic

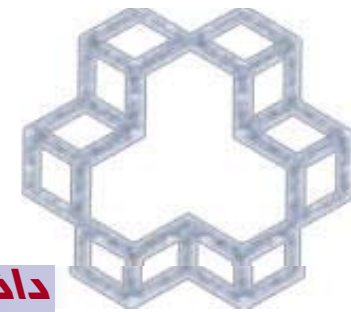


waffle-slab



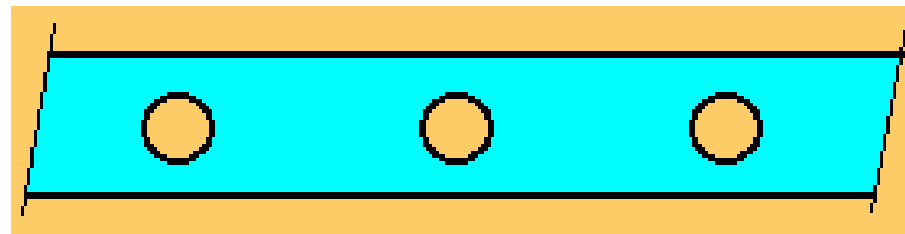
Flat slab



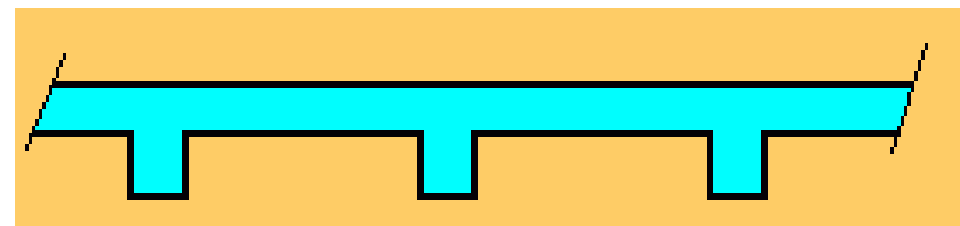


یک دال آویخته ممکن است :

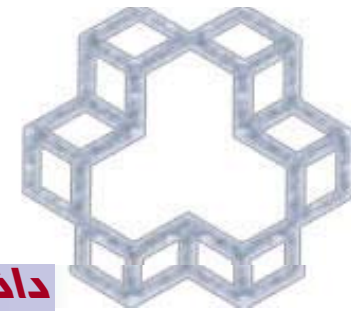
دال توپر



دال هسته تو خالی



دال تیرچه ای



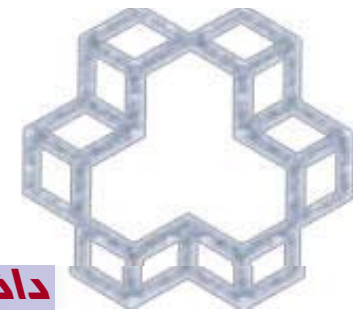
دلایل انتخاب سیستم دال ها:

■ اقتصاد ساخت

- دال های تخت معمولاً کمترین تلاش را برای اجرا کردن قالبها لازم دارند و کمترین هزینه را برای کارگر در بر دارند.
- در جا هایی که مزد کارگر زیاد است به ندرت دال های دو طرفه استفاده می شود.
- حتی سازندگان محلی نیز قادر به اداره روند ساخت دال تخت هستند.
- دال های وافل از يك فرم استاندارد قالب تبعیت می کنند.

■ قابلیت سرویس دادن

- معمولاً در دال های بدون تیر کنترل تغییر شکل ها دشوار می باشد.
- این تغییر شکل ها را می توان با اضافه کردن سر ستون ها یا تیر ها کنترل نمود.
- برای کم کردن این تغییر شکل ها می توان از دال های دو طرفه استفاده کرد.
- ترك ها ي ناشي از لنگر منفي ممكن است در دال های تخت ایجاد مشکل کنند.



□ قابلیت انتقال یا جذب بار

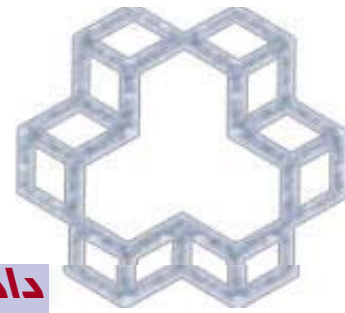
- ✓ دال های تخت بدون سرستون برای دهانه کوچکتر از ۶ متر برای مناطق مسکونی و مناطق تجاری سبک.
- ✓ دال های تخت سر ستون دار دارای دهانه های کوچکتر از ۶ متر و بار زنده بزرگتر از ۵۰۰ برای انبارهای کالا، پارکینگ ها و گاراژها.
- ✓ دال های وافل برای دهانه های تا ۹ متر.
- ✓ در دال های بدون تیر اگر نیروهای جانبی به قاب ها بجای بادهند و یا دیوارهای برشی وارد شود ایجاد مشکل می کند.

□ اقتصاد مصالح

- ✓ دال های دو طرفه و دال های وافل به فولاد کمتری نیاز دارند.
- ✓ با شبکه شبکه کردن دال های وافل مقدار بتن مورد نیاز کاهش یافته و وزن نیز کاهش می یابد.
- ✓ دال های با هسته تو خالی در مناطقی که قیمت فولاد و سیمان به نسبت کارگر خیلی بیشتر است ساخته می شود.

□ نکات خاص

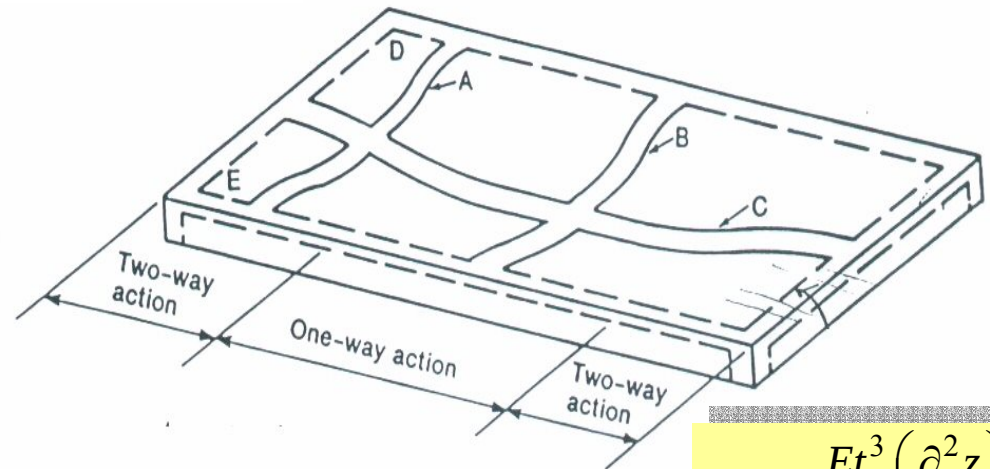
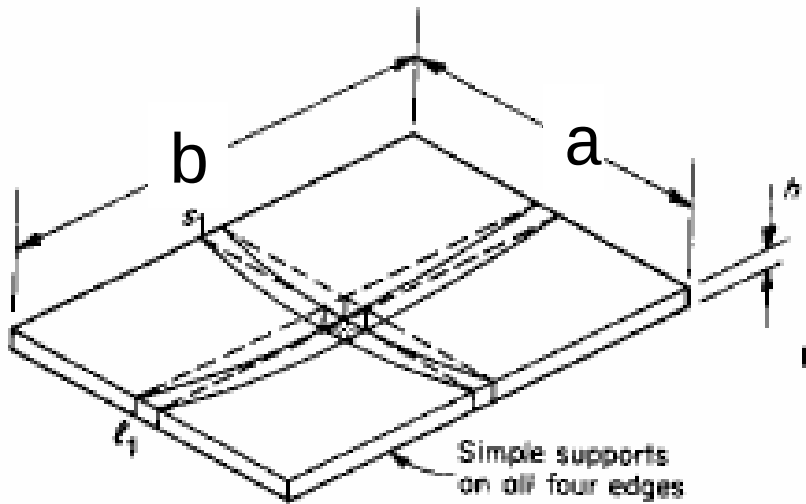
- ✓ وجود تیرها یا سرستون ها ممکن است مورد اعتراض معماران باشد
- ✓ کاربرد دالهای تخت ارتفاع مفید طبقه را افزایش می دهد. به اضاى هر ۱۲ طبقه یک طبقه صرفه جویی می شود.
- ✓ وقتی از دال های بدون تیر استفاده می کنیم ستون ها را هر جا بخواهیم می گذاریم.



مقایسه رفتار دال یکطرفه و دو طرفه

□ دال یکطرفه بار را در یک جهت منتقل می کند

□ دال دوطرفه بار را در دو جهت منتقل می کند



بار منتقل شده در جهت کوتاه w_s

بار منتقل شده در جهت بلند w_l

$$\frac{5w_s a^4}{384EI} = \frac{5w_l b^4}{384EI}$$

$$\frac{w_s}{w_l} = \frac{b^4}{a^4} \quad \text{For } b = 2a \Rightarrow w_s = 16w_l$$

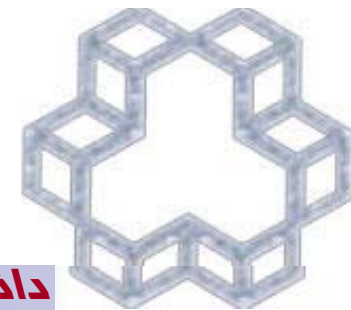
$$\delta_A = \delta_B$$

$$m_x = -\frac{Et^3}{12} \left(\frac{\partial^2 z}{\partial x^2} \right)$$

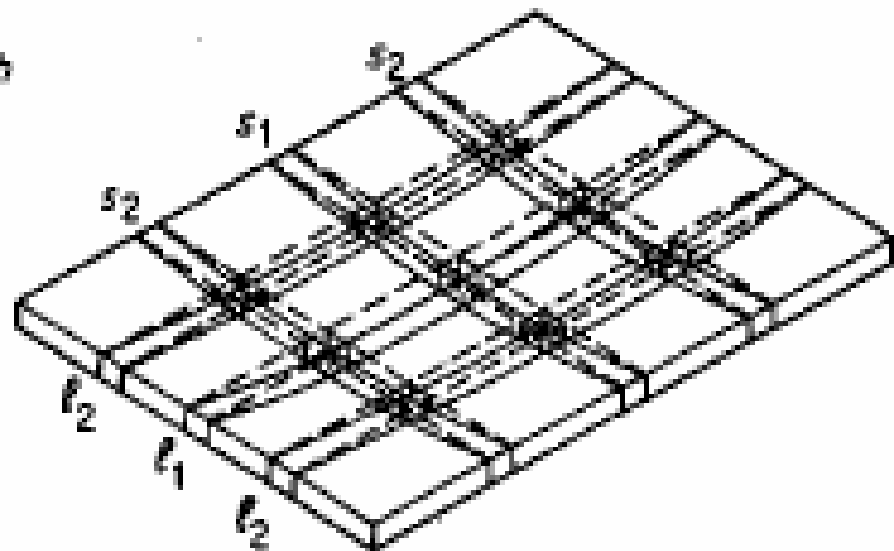
$$m_y = -\frac{Et^3}{12} \left(\frac{\partial^2 z}{\partial y^2} \right)$$

$$m_{xy} = -\frac{Et^3}{12} \left(\frac{\partial^2 z}{\partial x \partial y} \right)$$

قانون سرانگشتی: اگر نسبت $b/a > 2$ باشد، دال دارای رفتار یکطرفه است



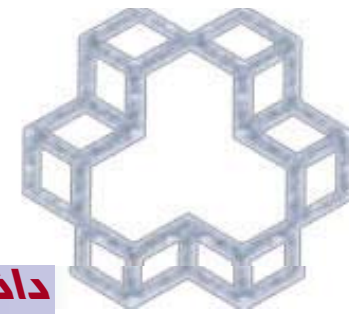
اثر لنگر پیچشی



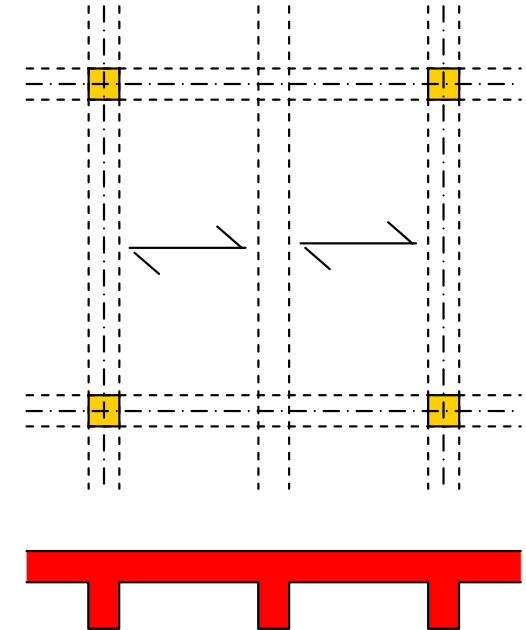
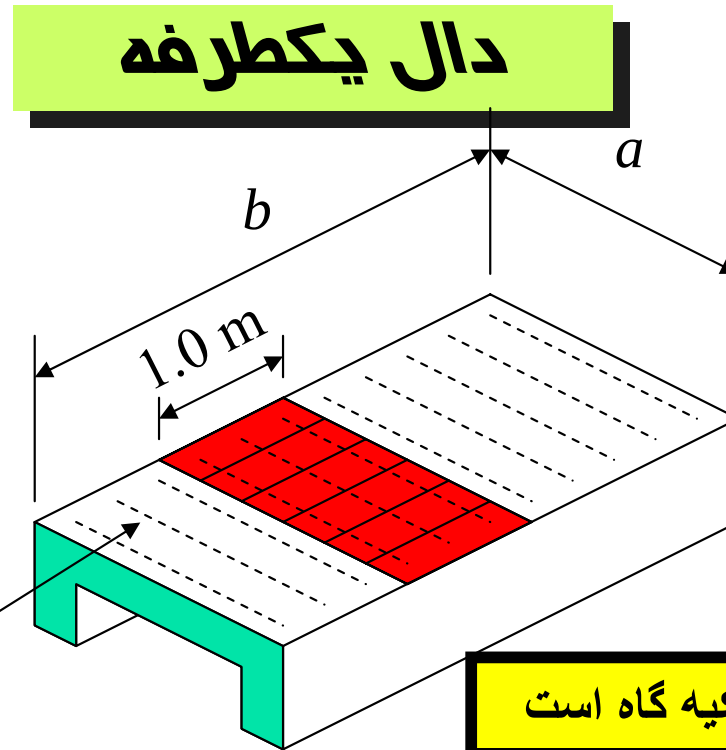
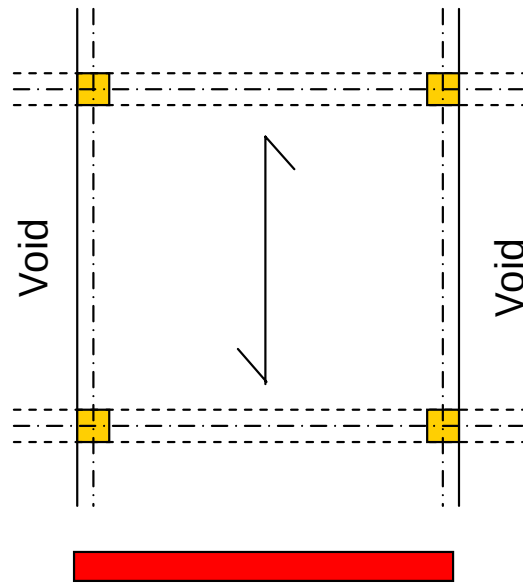
چنانچه تلاقی نوارهای s_2 و l_2 را در نظر بگیریم. بعلت تغییر شکل طولی هر یک از نوارها سبب ایجاد لنگرها و تنشهای پیچشی در نوار دیگر می گردد. این اثر بخصوص در گوشه دالها بسیار بیشتر از قسمتهای دیگر می باشد. لذا بارهای وارده ننتها توسط لنگرهای خمشی منتقل می گردد بلکه قسمتی نیز توسط لنگرهای پیچشی تحمل می شود. لذا لنگرهای محاسباتی واقعی کمتر از لنگرهای محاسباتی توسط تبدیل دال به نوارهای متعامد است. بطور مثال لنگرهای خمشی وسط دهانه در یک دال مربع با تکیه گاههای ساده چنین است:

$$M_a = M_b = (w/2)l^2/8 = 0.0625wl^2$$

در حالیکه لنگر خمشی محاباتی بر اساس تئوری الاستیسیته معادل: $0.048wl^2$ می باشد. که کاهش ۲۵ درصدی فوق به علت وجود لنگرهای پیچشی است که در تئوری نواری نادیده گرفته شده است.



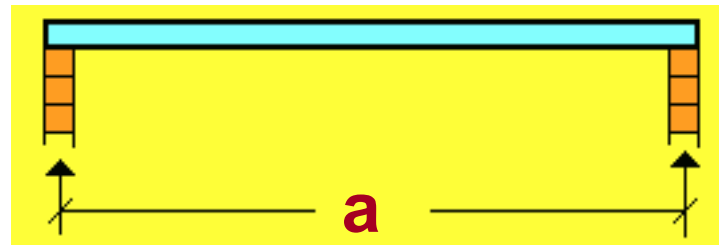
دال یکطرفه



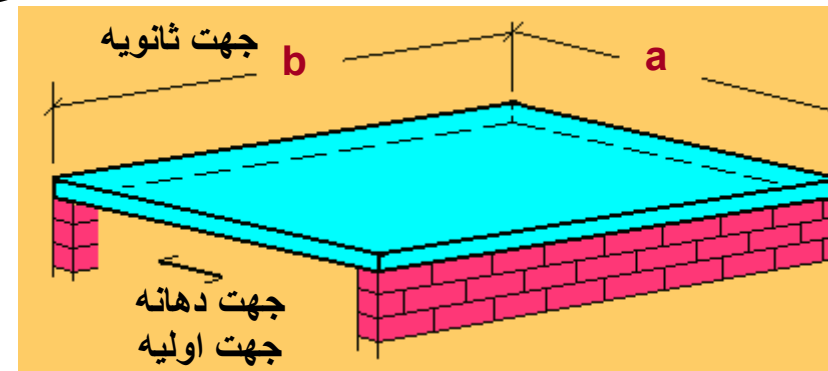
فولادهای اصلی

عرضهای واحد مانند تیر عمل می کنند

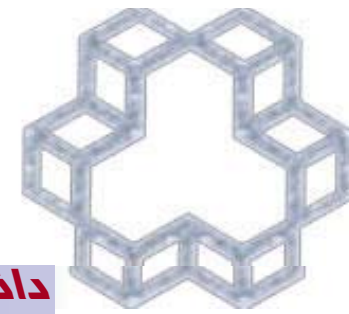
دهانه دال یکسره فاصله بین مراکز تکیه گاه است



دهانه دال ساده کوچکترین دو مقدار ۱- فاصله بین مراکز تکیه گاه است ۲- دهانه آزاد + عمق موثر دال

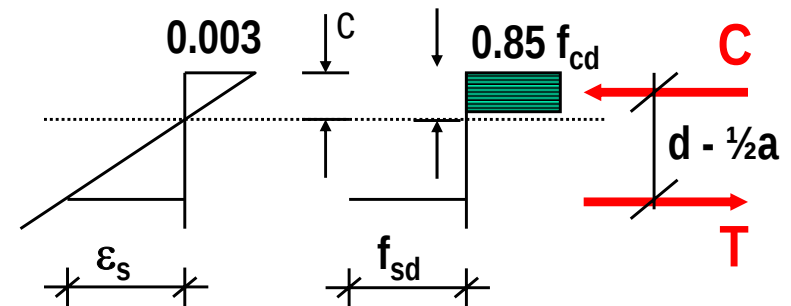
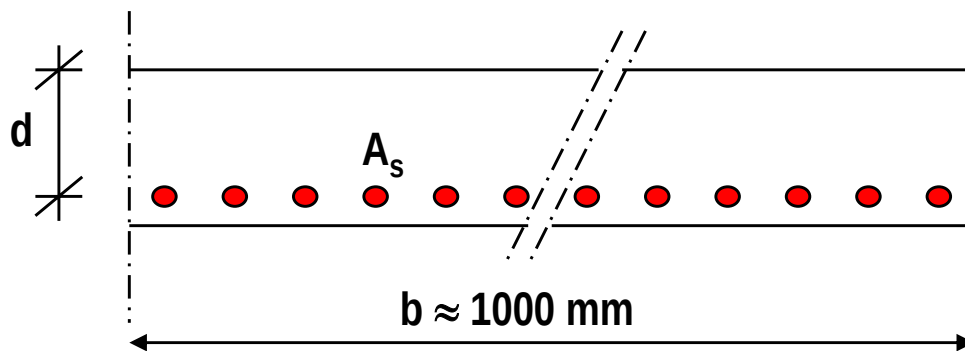


دال یکطرفه ساده

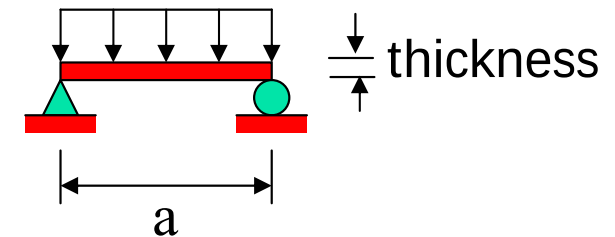


طراحی دال یکطرفه ساده

اگر بار طراحی w (kPa) باشد، نوار طراحی به عرض یکمتر را برای بار $1 \times w$ (kN/m) که لنگری معادل $wa^2/8$ را در وسط دهانه دال ساده فوق ایجاد می کند طراحی می گردد. این لنگر دارای واحد kNm/m است

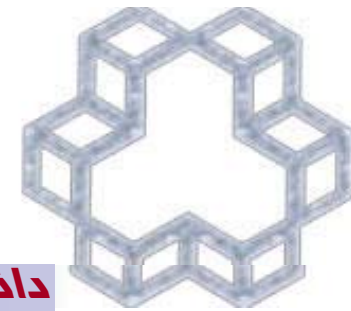


طراحی برای تیر به عرض یکمتر و ارتفاع ضخامت دال انجام می شود.



$$s = 1000 A_b / A_{st}$$

مقدار فولاد A_{st} محاسبه شده و با انتخاب سائز میلگرد A_b فاصله آنها چنین محاسبه می گردد.



فولاد افت و حرارت | در جهت بلند

$$f_y < 400 \text{ MPa} \quad \rho_{\min} = .002$$

$$f_y = 400 \text{ MPa} \quad \rho_{\min} = .0018$$

$$f_y > 400 \text{ MPa} \quad \rho_{\min} = .0018 \times 400 / f_y > .0015$$

میلگردهای اضافی فوق در جهتی گذاشته می شود که فولاد محاسباتی موجود نباشد.

در دالهای با ضخامت متعارف این میلگردها در يك سفره و چنانچه ضخامت زیاد باشد در دو سفره بالا و پایین قرار می گیرد

$$A_s = \rho_{\min} A_g$$

فولاد اصلی (جهت کوتاه)

A_s is of ϕ 6, 8, 10 mm

فاصله حداکثر 35 cm یا 3 h

2.5 cm یا ماکزیمم اندازه دانه $4/3 \times$ یا قطر میلگرد اصلی : حداقل فاصله

ضخامت حداقل برای کنترل خیز

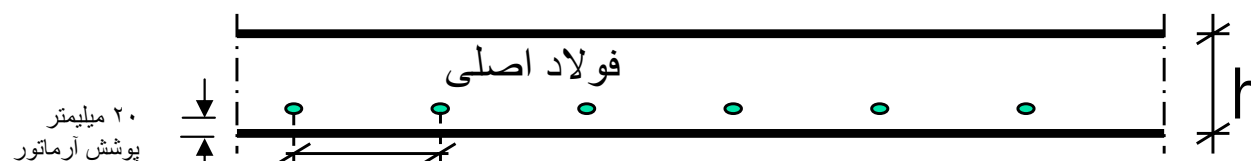
طرحه ای	دو انتها پیوسته	یکطرف پیوسته	تکیه گاه ساده
a/10	a/28	a/24	a/20

انتخاب h بر اساس معیارهای ذیل می باشد:

۱- عدم نیاز به فولاد فشاری

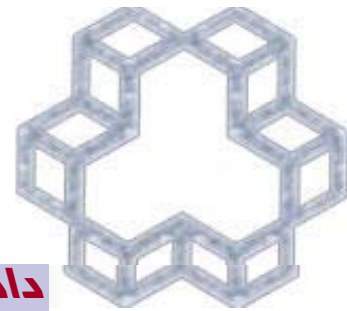
۲- کنترل تغییر شکل

۳- کنترل برش

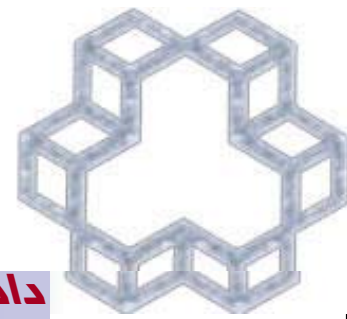


۲۰ میلیمتر پوشش آرماتور

$$s \leq 3h \text{ or } 350 \text{ mm}$$



تحلیل دالها به روش ضرایب



روش ضرایب (لنگر و برش در دالهای یکطرفه پیوسته)

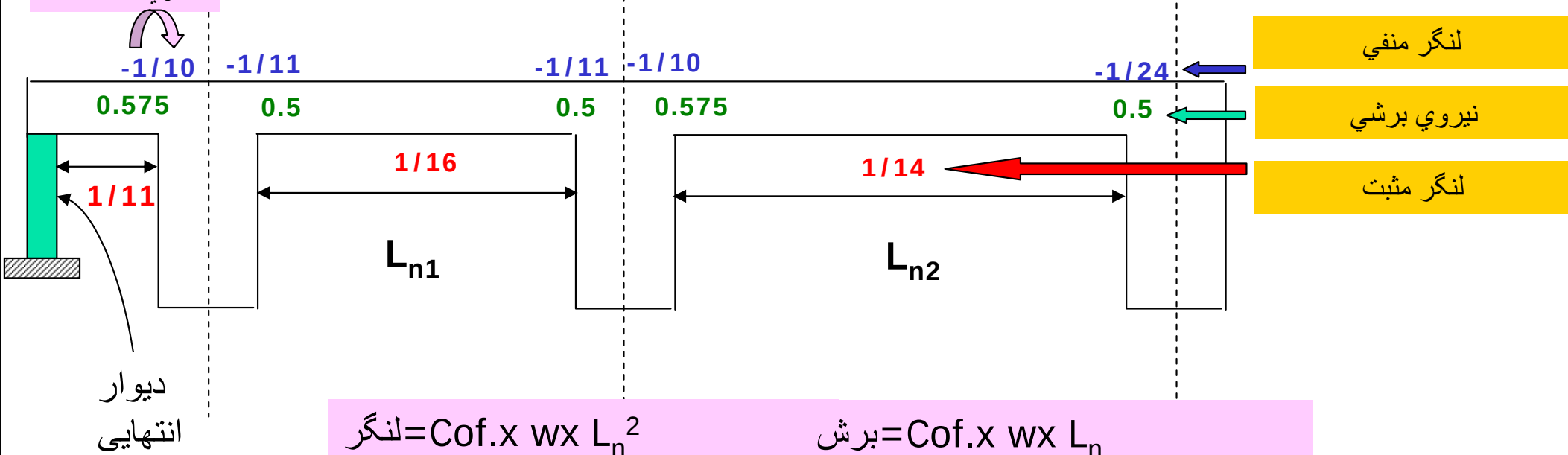
ضوابط:

- ۱- دو یا بیش از دو دهانه وجود دارد.
- ۲- دهانه ها باید اندازه شان تقریبا مساوي باشد و طول دهانه بزرگتر نباید بیشتر از ۲۰ درصد از دهانه کوچکتر مجاور بزرگتر باشد.
- ۳- بارها باید به صورت یکنواخت توزیع شود.
- ۴- بار زنده بدون ضریب نباید بیشتر از ۳ برابر بار مرده بدون ضریب باشد.

نکته:

- برای محاسبه لنگر مثبت از طول ازاد همان دهانه استفاده کنید
- برای محاسبه لنگر منفي از متوسط طول ازاد دو دهانه مجاور استفاده کنید
- چنانچه طول دهانه کمتر از ۳ متر باشد ضریب لنگرهای منفي 1/12 خواهد بود.

در دو دهانه
مساوي ۱/۹ است





مثال ۳.۱

دال دو دهانه کف نشان داده شده را که مقطع آن نیز نشان داده شده است را طراحی نمایید. $f'_c=28$ MPa, $f_y=420$ MPa, $LL=3$ kN/sq.m, کف سازی = 2.4 kN/sq.m

$$\text{Slab weight} = 1.25(.18 \times 24) = 5.4 \text{ kN/ m}^2$$

$$\text{Finishing} = 1.25(2.4) = 3.0 \text{ kN/ m}^2$$

$$\text{Live Load} = 1.5(3) = 4.5 \text{ kN/ m}^2$$

$$\text{The factored load} = 12.9 \text{ kN/ m}^2$$

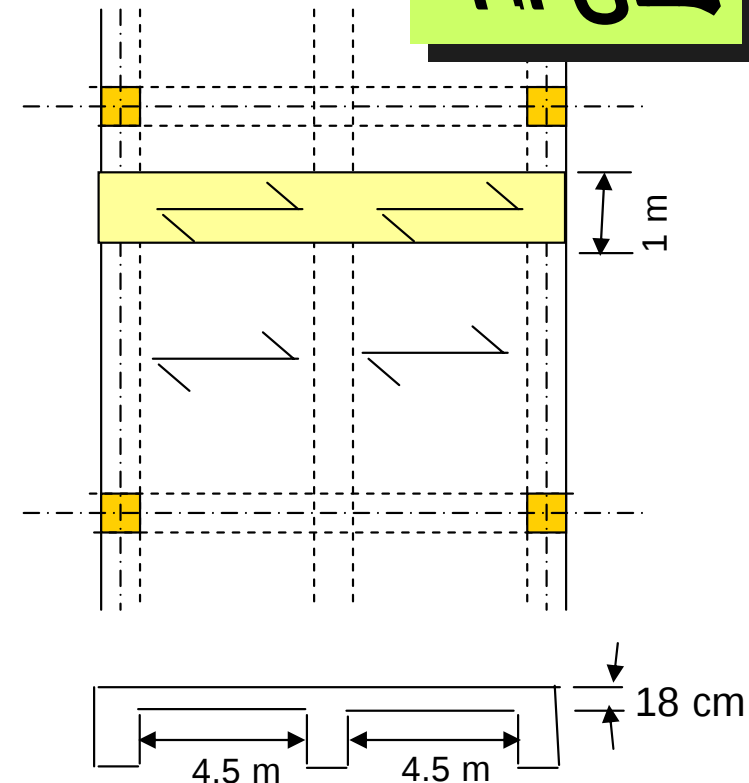
The load per meter on the strip shown shaded in figure is $1 \times 12.9 = 12.9$ kN/m

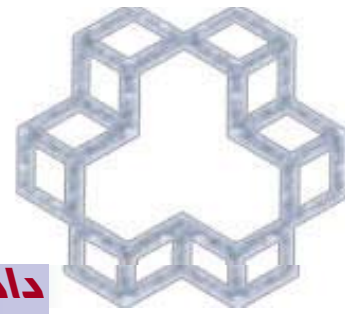
$$\text{Moment at face of interior support} = -M = 1/10 \times 12.9 \times 4.5^2 = 26.12 \text{ kN.m/ m} \quad A_s = 5.94 \text{ cm}^2/\text{m}, \phi 12 @ 18$$

$$\text{Moment at interior span} = M = 1/14 \times 12.9 \times 4.5^2 = 26.12 \text{ kN.m/ m} \quad A_s = 3.74 \text{ cm}^2/\text{m}, \phi 12 @ 25$$

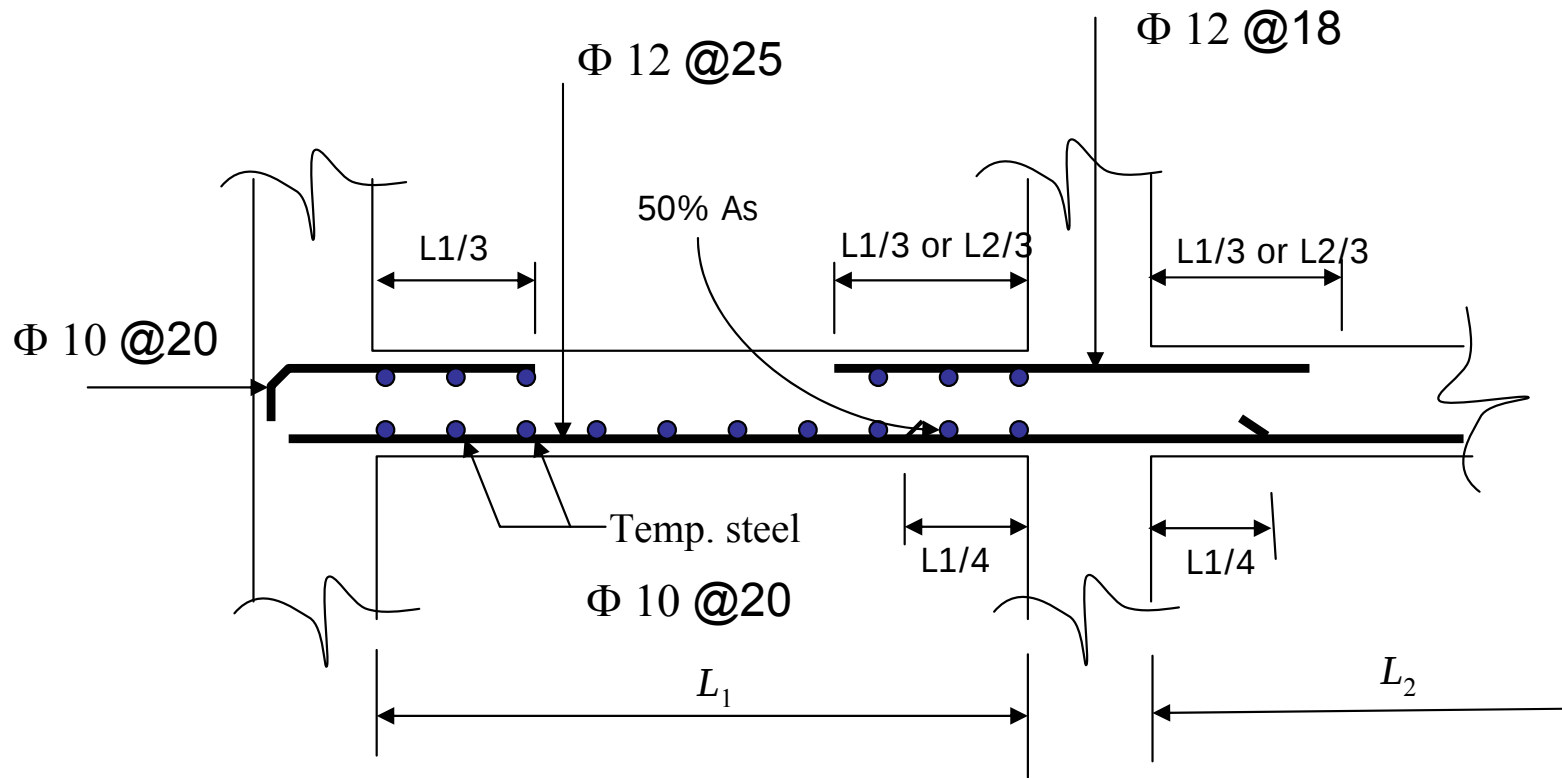
$$\text{Moment at face of exterior support} = -M = 1/24 \times 12.9 \times 4.5^2 = 10.88 \text{ kN.m/ m} \quad A_s = 2.19 \text{ cm}^2/\text{m}, \phi 10 @ 20$$

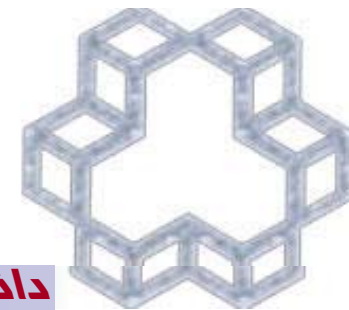
$$\text{Temperature \& shrinkage minimum reinforcement } A_s = 100 \times 18 \times .0018 \times 400 / 420 = 3.1 \text{ cm}^2/\text{m}, \phi 10 @ 20$$



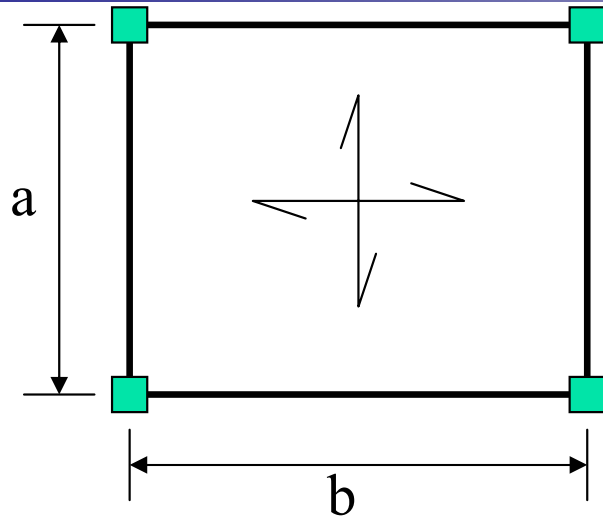


جزئیات میلگرد گذاری

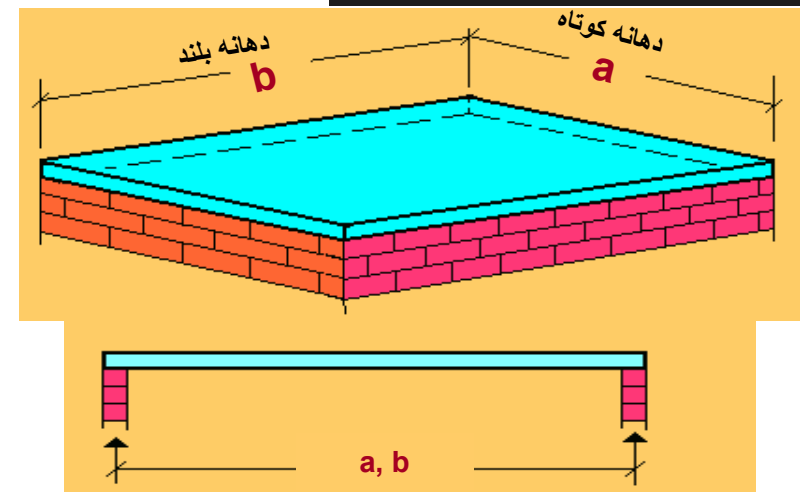




دال دو طرفه



طراحی دال دو طرفه ($b < 2a$)



دال دو طرفه بار را در دو جهت منتقل می کند و دو دهانه در تحمل بار سهیم می شوند

فولاد گذاری:

35 cm یا 3 t : حداکثر فاصله

اندازه دانه 4/3 : حداقل فاصله برای فولاد اصلی

2.5 cm یا

$h = 10 \text{ cm}$

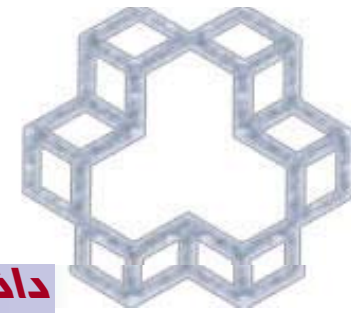
حداقل ضخامت:

$= 140 / \text{محیط} = \text{اگر یک ضلع یا بیشتر ساده باشد}$

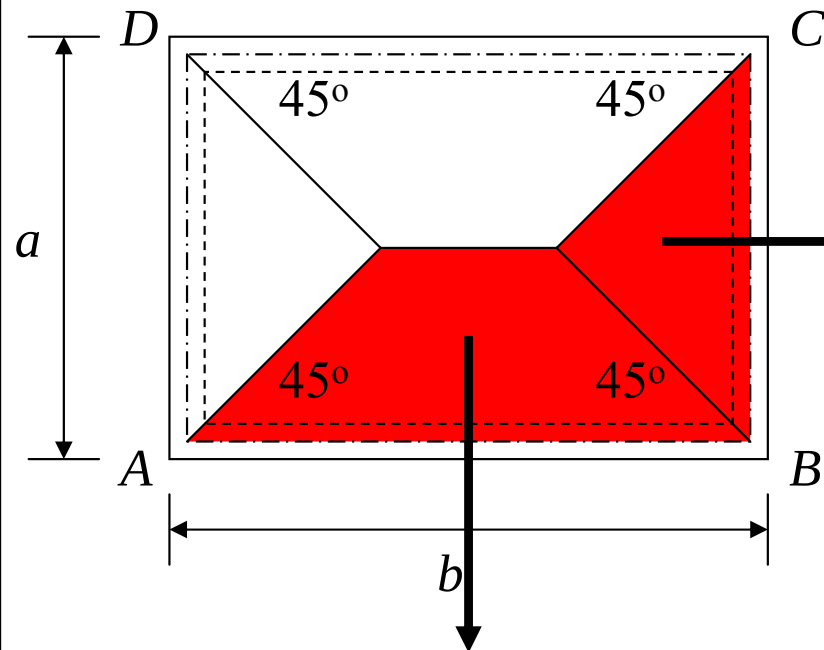
$$2(a+b)/140$$

$= 160 / \text{محیط} = \text{اگر هر چهار ضلع پیوسته}$

$$2(a+b)/160$$



بار به صورت دوطرفه به تیرهای طرفین منتقل می شود اگر $\alpha_1 l_2 / l_1 > 1$



(BC) دهانه کوتاه:

$$\text{بار کف} = w \text{ kg/sq.m}$$

$$\text{سطح متناظر} = a^2/4 \text{ sq.m}$$

$$\text{بار روی تیر} = wa/4 \rightarrow wa/3 \text{ kg/m}$$

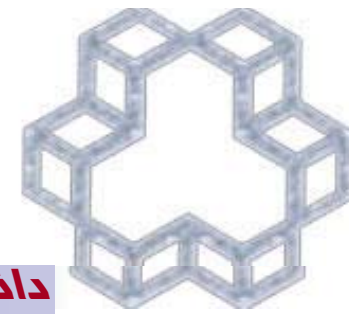
(AB) دهانه بلند: $m = a/b$ نسبت دهانه

$$\text{سطح متناظر} = ab/2 - a^2/4 = a^2(2-m)/(4m) \text{ sq.m}$$

$$\text{بار روی تیر} = wa(3-m^2)/6 \text{ kg/m}$$

علاوه بر روش فوق می توان با استفاده از ضرایب جدول ۱۰-۶ تلاش برشی در دال و سهم باربری تیرها را بر اساس تقسیم بار کل چشمه W در دو امتداد a و b بدست آورد.

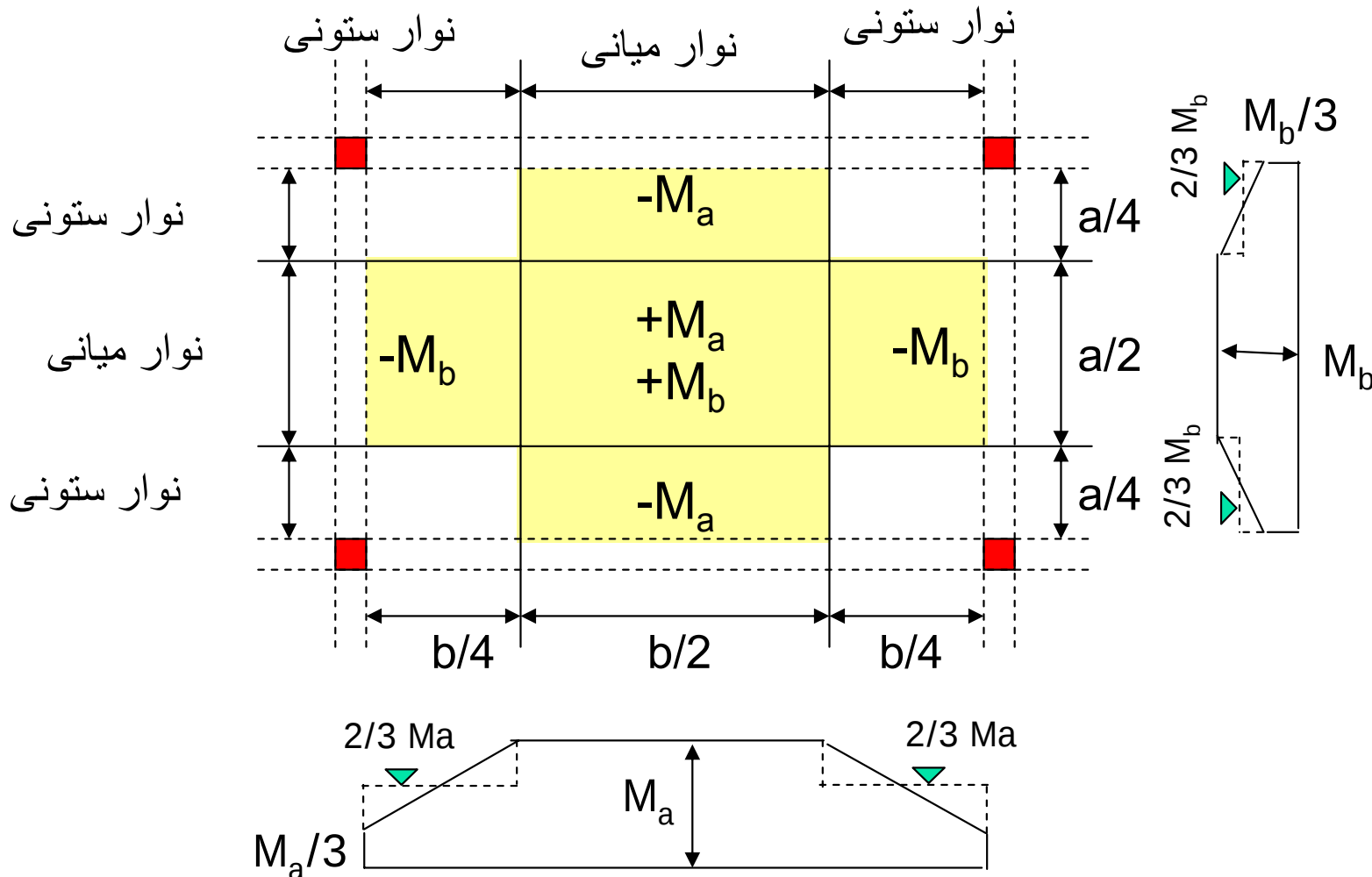
این برش به طور یکنواخت در طول تکیه گاههای دال تقسیم می شوند.



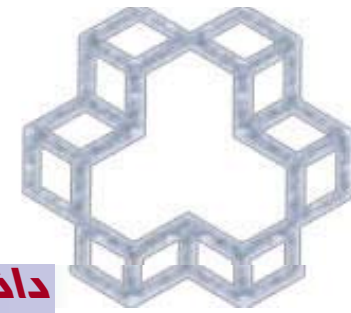
روش ضرایب

لنگر نوار میانی در واحد عرض: $M_M = c_a w a^2$ OR $c_b w b^2$

لنگر نوار ستونی در واحد عرض: $M_C = 2M_M/3$



بر اساس مود شکست
لولایی دالها (باز پخش
غیر الاستیک لنگرها)،
وقتی لنگر حداکثر
الاستیک به مقدار لنگر
شکست مقطع دال رسید؛
باز هم به مقاومت ادامه
داده تا مود شکست کلی
دال حاصل شود.
بنابراین طراحی بر
اساس حداکثر لنگر
الاستیک غیر اقتصادی
می باشد. لنگرهای
جدول ارائه شده همواره
کمتر از لنگرهای
حداکثر الاستیک انتخاب
شده اند.



ادامه

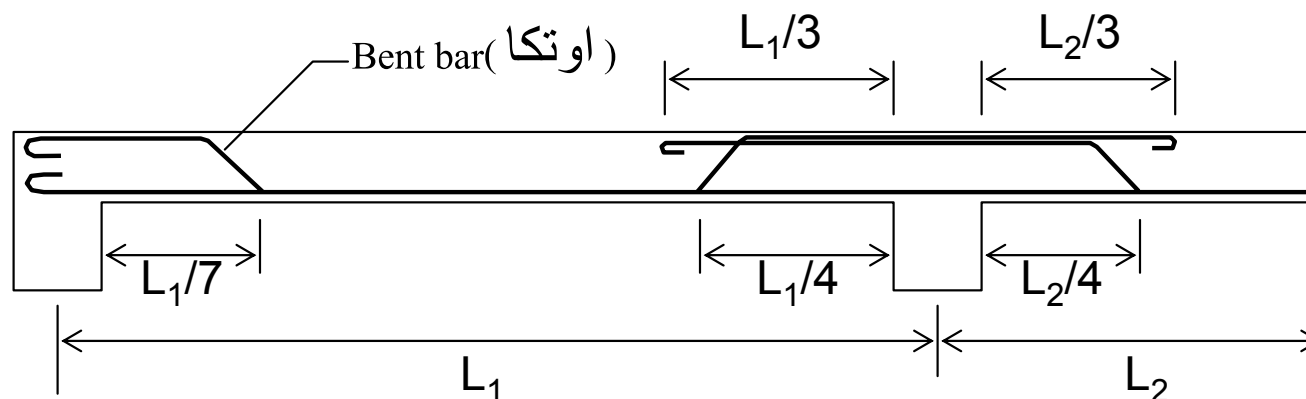
الف) برای تعیین ضرایب لنگر منفي چنین فرض شده است که در دو دهانه مجاور بطور کامل تحت بار مرده و زنده است.

برای محاسبه ضرایب لنگر مثبت بسته به نوع بار نحوه مدل تحلیلی متفاوت است.

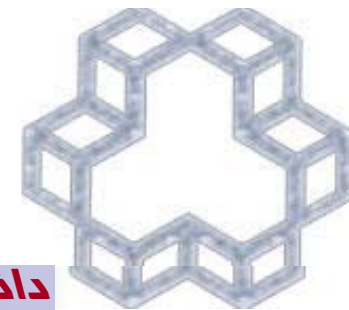
۱- در صورتیکه بار مرده وارد شود چون در کلیه دهانه ها وجود دارد لذا دورانی در تکیه گاهها وجود ندارد و تکیه گاهها گیردار است

۲- در صورتیکه بار زنده وارد شود در دهانه فوق وارد شده و در دهانه های مجاور وجود ندارد (بارگذاری شطرنجی) لذا دوران در لبه های پیوسته وجود دارد (۵۰ درصد گیرداری)

ب) لنگر منفي در لبه غیر پیوسته مساوي $3/4$ لنگر مثبت دهانه در همان امتداد است.



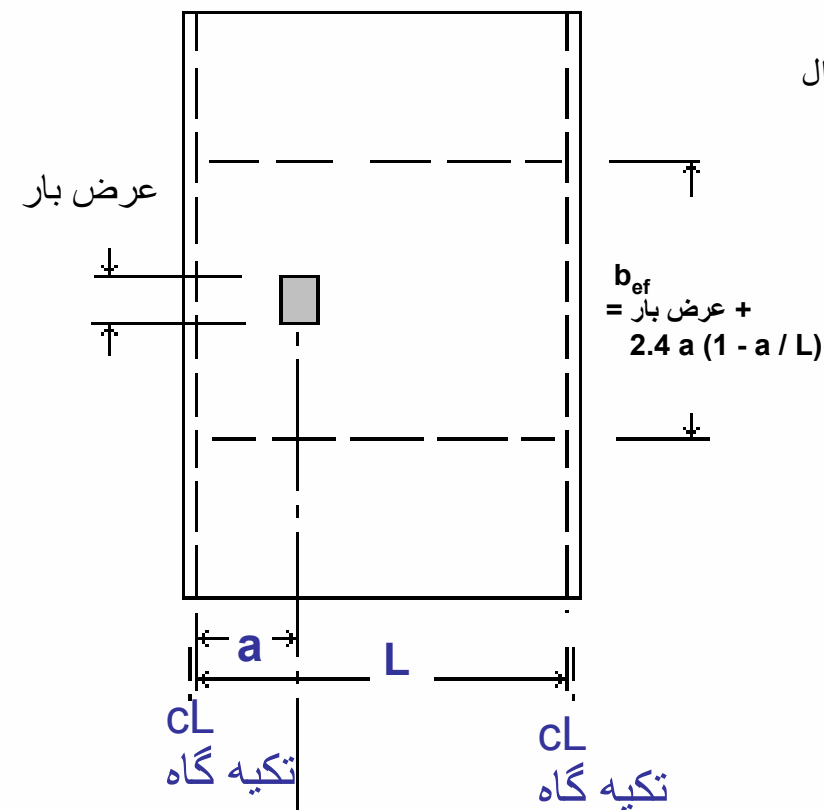
جزئیات میلگرد گذاری در دال



بارهای متمرکز-اثر خمشی

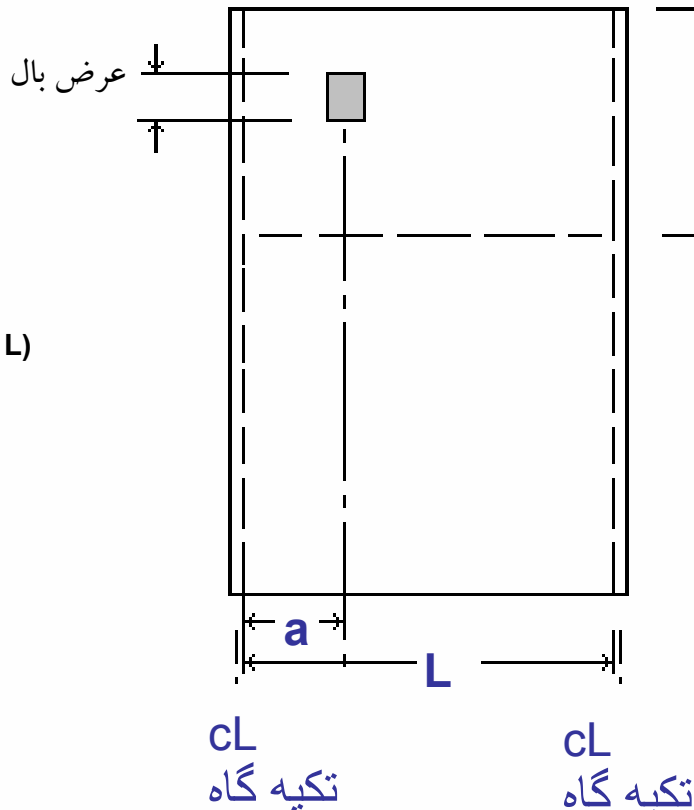
بار از لبه فاصله دارد

بار نزدیک لبه است

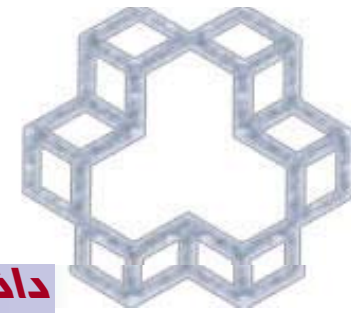


عمل می کند b_{ef} بر عرض موثر $M_{max} = W a (L - a/L)$

فاصله مرکز تا مرکز تکیه گاه = L



اعمال بار بر روی یک دال ابتداً سبب کاسه ای شدن آن در اطراف بار فوق می گردد و لذا پخش تغییر شکل فوق به اطراف باعث درگیر شدن عرض بیشتری از دال در تغییر شکل فوق می شود. عرض موثر b_{ef} چنین محاسبه می گردد.

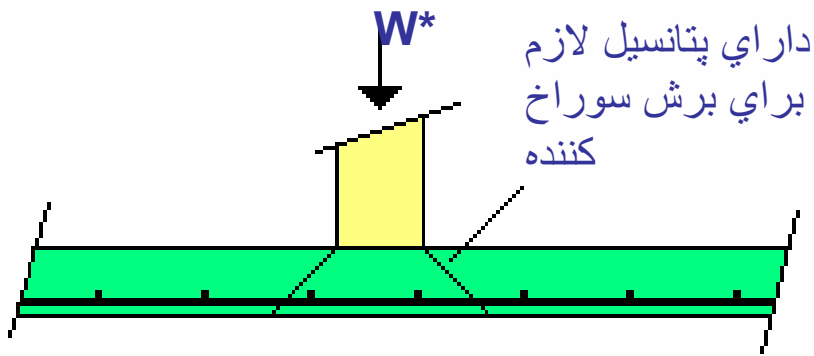


بارهای متمرکز- برش سوراخ کننده

اگر بار متمرکز بزرگ و یا سطح اثر آن کوچک باشد، ممکن است که بار فوق اثر سوراخ کننده در دال داشته باشد. عمل خمشی باید همراه اثر فوق کنترل گردد.

b_0 محیط بحرانی

$$= 2 \times (d + \text{پهنای بار}) + 2 \times (d + \text{عرض بار})$$



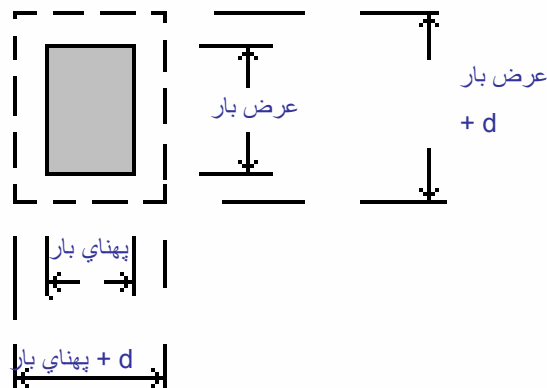
مقاومت در برابر برش سوراخ کننده در محیط بار:

$$V_c = 0.2 \gamma \phi_c (f'_c)^{0.5} b_0 d$$

γ ضریبی که بستگی به ابعاد بار دارد

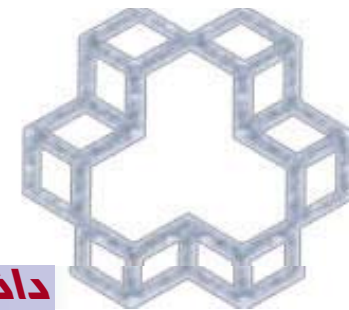
شرط تحمل بار چنین کنترل می گردد:

$$V_c \geq W^* \quad \text{که } \phi_c = 0.6$$

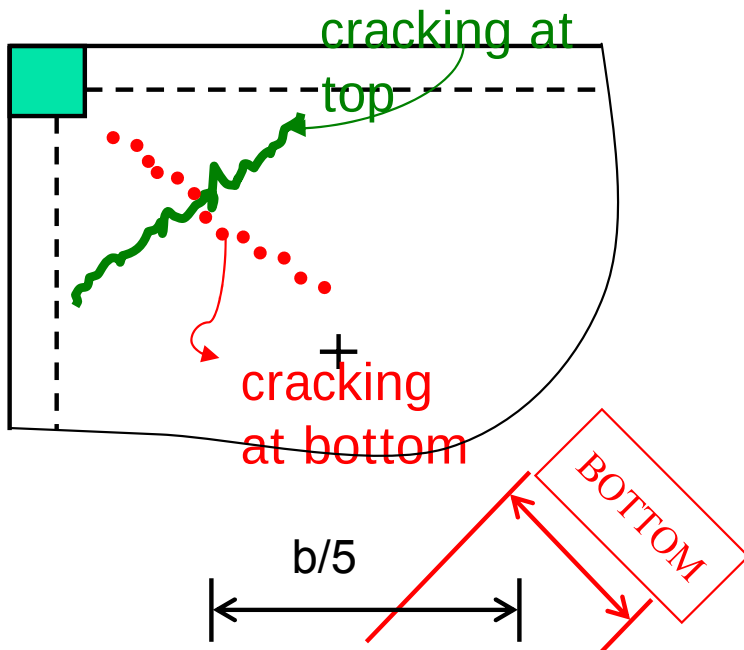


در این مورد
بیشتر صحبت
خواهیم کرد!



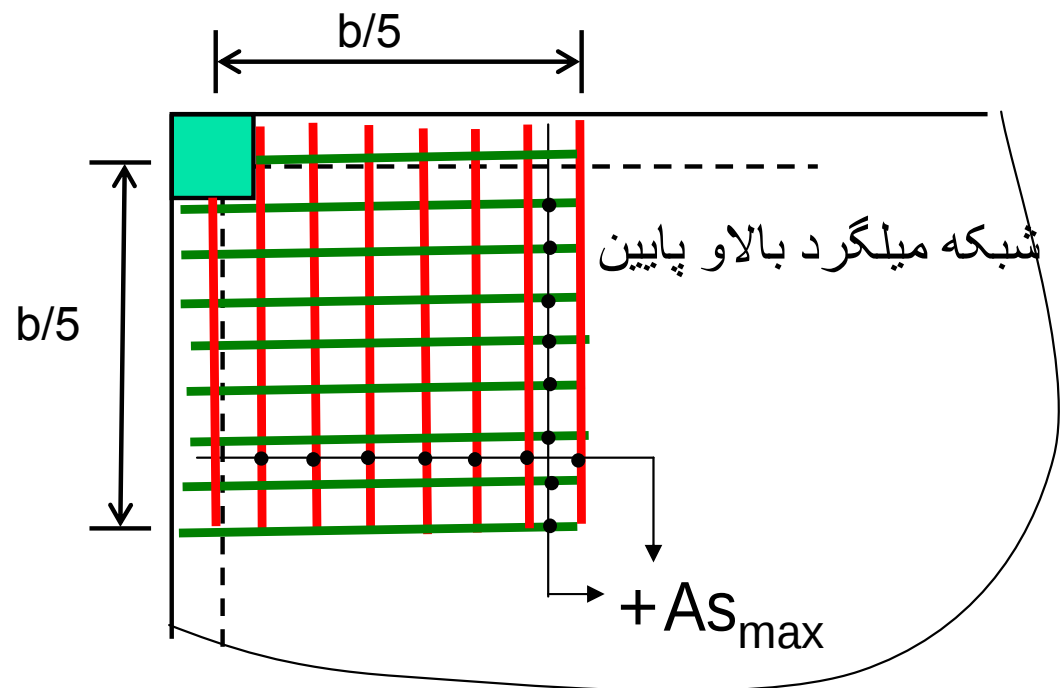
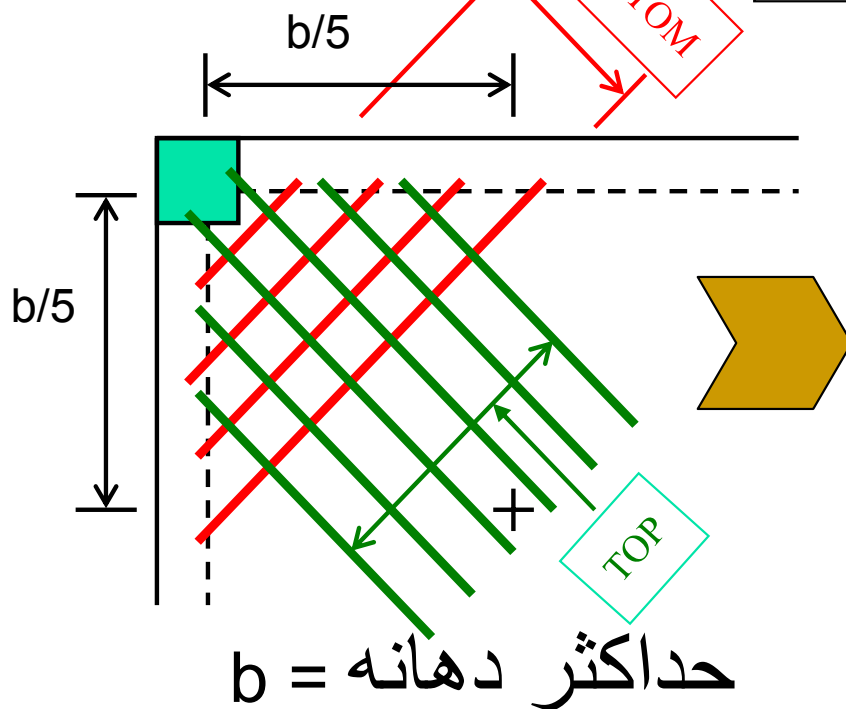


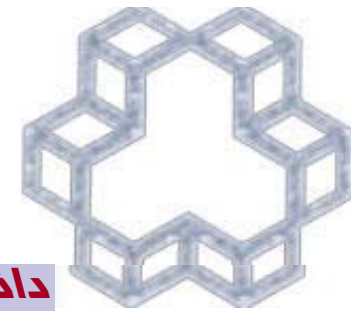
شبکه میلگردهای گوشه



وجود لنگر های پیچشی نامتعادل در گوشه های دال سبب تمایل دال به حرکت به سمت بالا در گوشه های دال می گردد.

طبق آیین نامه در دالهایی که تیرهای تکیه گاهی دارای α بزرگتر از ۱ هستند در گوشه های خارجی باید میلگردهای خاص هم در بالا و پایین دال پیش بینی شود



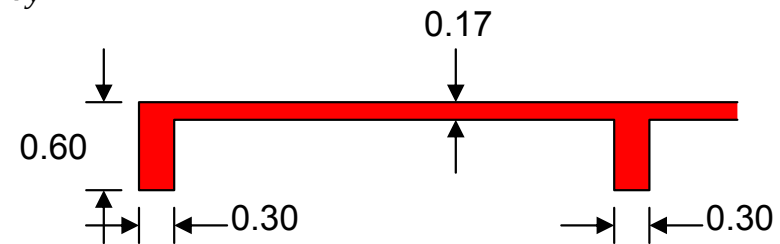
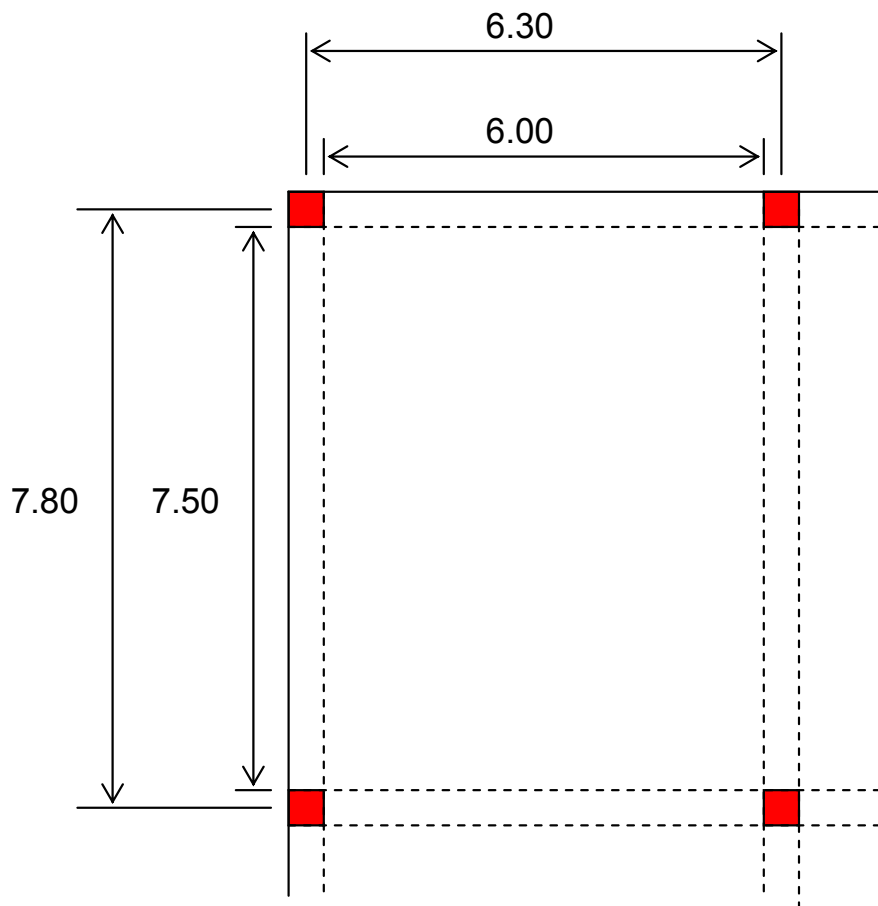


مثال طراحی ۳،۲

دال دو طرفه زیر را طراحی نمایید

live load= 500-kg/m²

Finishing=3 kN/sq.m $f'_c = 21$ MPa, $f_y = 420$ MPa



Cross section

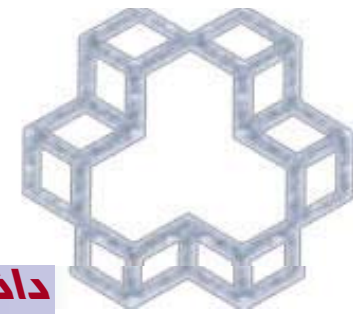
$$\text{Min } h = 2(600+750)/160 \sim 17 \text{ cm}$$

$$m = 6.00/7.50 = 0.8$$

$$d = 17 - 3 = 14 \text{ cm}$$

$$A_{s_{\min}} = 100 \times 18 \times 0.0018 \times 400 / 420 = 3.1 \text{ cm}^2/\text{m}, \phi 12 @ 30, \phi 10 @ 25$$

پلان طبقه



$$\text{Slab weight} = 1.25(.17 \times 24) = 5.1 \text{ kN/ m}^2$$

$$\text{Finishing} = 1.25(1.9) = 2.4 \text{ kN/ m}^2$$

$$\text{Live Load} = 1.5(5) = 7.5 \text{ kN/ m}^2$$

$$\text{The factored load} = 15.0 \text{ kN/ m}^2$$

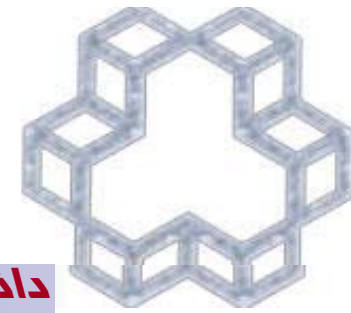
Negative moments

$$\text{Moment in direction of short length} = -M = .0710 \times 15.0 \times 6^2 = 38.34 \text{ kN.m/ m} \quad A_s = 9.35 \text{ cm}^2/\text{m}, \phi 12 @ 10$$

$$\text{Moment in direction of long length} = -M = .029 \times 15.0 \times 7.5^2 = 24.47 \text{ kN.m/ m} \quad A_s = 7.21 \text{ cm}^2/\text{m}, \phi 12 @ 15$$

Positive moments

$$\text{Moment in direction of short length} \left\{ \begin{array}{l} M_D = .039 \times 7.5 \times 6^2 = 10.53 \text{ kN.m/ m} \\ M_L = .048 \times 7.5 \times 6^2 = 12.96 \text{ kN.m/ m} \end{array} \right\} \begin{array}{l} M = 23.49 \text{ kN.m/ m} \\ A_s = 5.55 \text{ cm}^2/\text{m}, \phi 12 @ 20 \end{array}$$



$$\text{Moment in direction of long length} \left\{ \begin{array}{l} M_D = .016 \times 7.5 \times 7.5^2 = 6.75 \text{ kN.m/ m} \\ M_L = .020 \times 7.5 \times 7.5^2 = 8.44 \text{ kN.m/ m} \end{array} \right\} \begin{array}{l} M = 15.19 \text{ kN.m/ m} \\ A_s = 4.38 \text{ cm}^2/\text{m}, \phi 12 @ 20 \end{array}$$

Negative moments at exterior face

Moment in direction of short length = $-M = 3/4 \times 23.49 = 17.6 \text{ kN.m/ m}$ $A_s = 3.96 \text{ cm}^2/\text{m}, \phi 12 @ 20$

Moment in direction of long length = $-M = 3/4 \times 15.19 = 11.4 \text{ kN.m/ m}$ $A_s = 2.86 \text{ cm}^2/\text{m}, \phi 12 @ 20$

