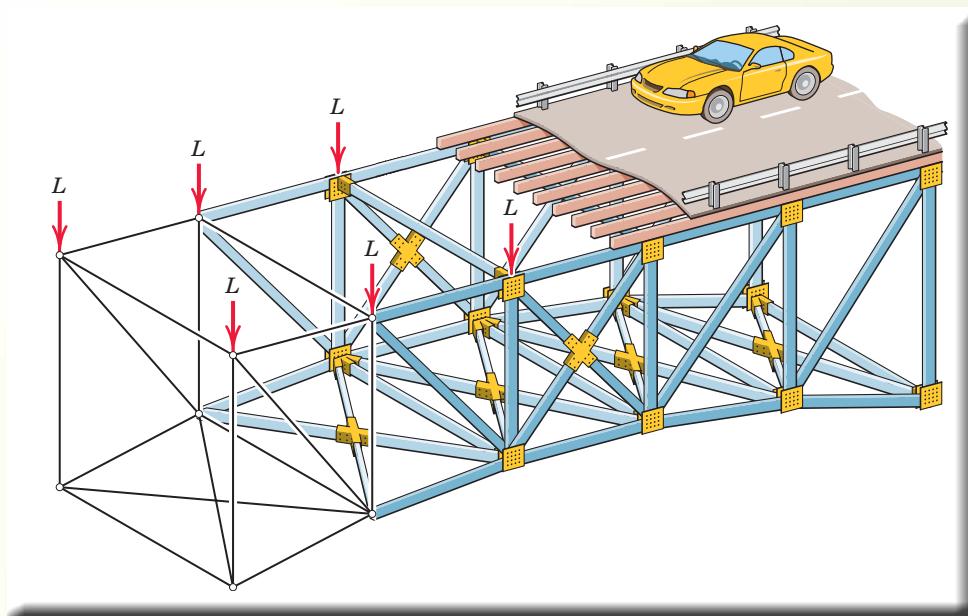


فصل
پنجم

تحلیل
سازه‌های
ساختمانی



هدفهای رفتاری

پس از آموزش این فصل از فراگیر انتظار می‌رود بتواند:

- ۱- تحلیل سازه را تعریف نماید.
- ۲- خرپا را بشناسد و انواع آن را نام ببرد.
- ۳- فرضیات تحلیل خرپا را بداند.
- ۴- روش مفاصل (گره‌ها) را در تحلیل خرپا به کار گیرد.
- ۵- اعضای صفر نیرویی را در خرپاها تعیین نماید.
- ۶- تیر را تعریف کرده و بارهای وارد بر آن را بشناسد.
- ۷- رفتار تیر تحت تأثیر بارهای خارجی را بشناسد.
- ۸- عکس العمل‌های تکیه‌گاهی تیرها با بار گستردۀ یکنواخت را به دست آورد.
- ۹- نیروهای داخلی تیرها با بار متمرکز را محاسبه نماید.
- ۱۰- نمودارهای نیروی برشی و لنگر خمشی در تیرهای با بار متمرکز را ترسیم نماید.
- ۱۱- مقادیر حداکثر نیروی برشی و لنگر خمشی تیرها با بار متمرکز را به دست آورد.

مقدمه:

سازه‌های ساختمانی شامل انواع سازه‌های قابی، سازه‌های پوسته‌ای، سازه‌های کابلی و سازه‌های خرپایی می‌باشد.

به هر عضو یا مجموعه‌ای از اعضای نیروی وارد شده را تحمل نموده و منتقل نماید، سازه گفته می‌شود.

بنابراین تیرها، ستون‌ها، بادبندها و ... نیز نوعی سازه می‌باشند.

منظور از تحلیل سازه، بررسی پایداری سازه، تعیین عکس العمل‌های تکیه‌گاهی، نیروهای داخلی و تغییر شکل سازه تحت تأثیر نیروهای خارجی وارد به آن می‌باشد که در فصل چهارم راجع به تعیین عکس العمل‌ها بحث شد و در این فصل تنها به تعیین نیروهای داخلی در اجزای خرپاهای صفحه‌ای و تیرها بسته می‌شود.

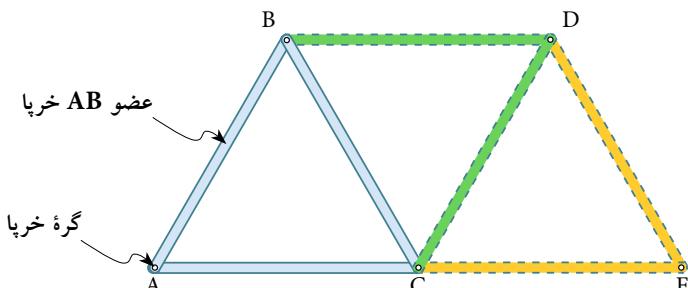
١ -٥ خریا (Truss)

خرپاها سازه‌هایی هستند مشکل از اعضا (میله‌هایی) که در دو انتهای خود به صورت مفصل (پین) به یکدیگر متصل شده و عموماً تشکیل شبکه‌های مثلثی می‌دهند.

۵-۱-۱- انواع خرپا

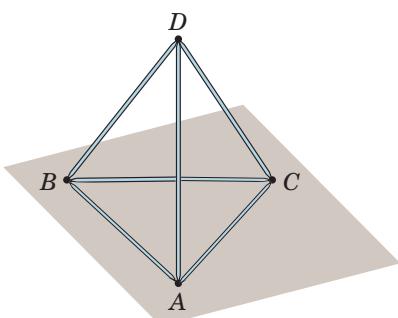
خرپاها به طور کلی به دو گروه تقسیم می‌شوند.

۱- خرپاهای صفحه‌ای: خرپاهایی هستند که فرم پایه آن‌ها تشکیل شده از سه عضو (میله) و سه گره (پین یا مفصل) که در یک صفحه واقع شده و با افروختن دو عضو و یک گره جدید گسترش می‌یابد.



شکا ۱-۵

۲- خرپاهای فضایی: به خرپاهایی گفته می‌شود که فرم پایه آن‌ها تشکیل شده از شش عضو و چهار گره که یک شبکه فضایی ساخته و با افزودن سه عضو و یک گره جدید گسترش می‌یابد.

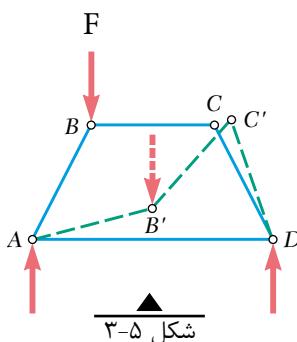


شکل ۵-۲

۲-۱-۵- شکل خرپاها

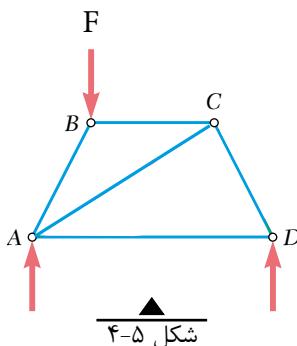
همان طور که گفته شد خرپاهای ساده از تعدادی شبکه مثلثی تشکیل می‌یابند و دلیل استفاده از هندسه مثلثی در خرپاهای پایداری هندسی مثلث نسبت به سایر اشکال هندسی می‌باشد. چرا که در مثلث تغییر زاویه مشروط به تغییر طول اضلاع آن می‌باشد و این تغییر در هندسه مثلثی خرپاها به سادگی اتفاق نمی‌افتد درحالی که در یک هندسه چهارضلعی بدون تغییر طول اضلاع آن‌ها تغییر شکل به راحتی صورت می‌پذیرد.

با توجه به شکل (۳-۵) دیده می‌شود که در چهارضلعی $ABCD$ که اضلاع آن به صورت مفصل یا پین به هم متصل شده‌اند با وارد آوردن نیروی نه‌چندان بزرگ F به راحتی دچار تغییرشکل شده و نقطه B به B' و C به C' منتقل می‌شود بنابراین سازه ناپایدار بوده و این مسئله نامطلوب است.



۳-۵

برای تأمین پایداری سازه فوق کافی است عضو قطعی BC را به آن بیافزاییم و چهار ضلعی را به دو مثلث تبدیل نماییم. (شکل ۴-۵)



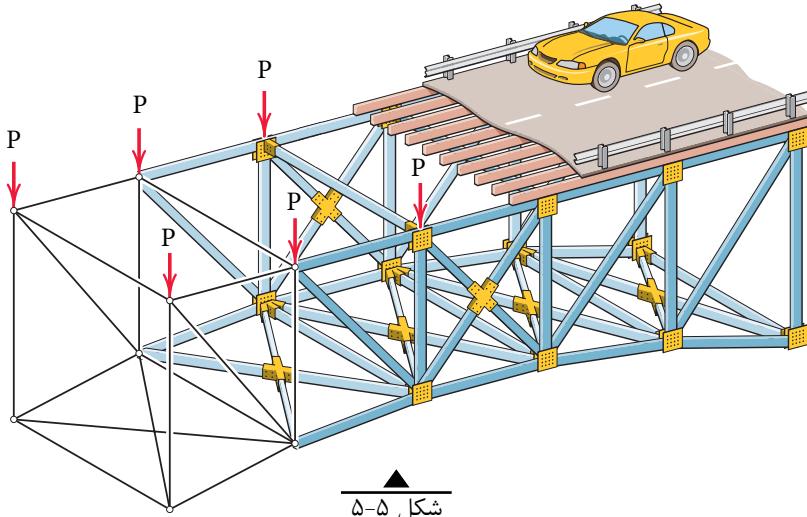
۴-۵

کار عملی: شکل‌های (۳-۵) و (۴-۵) را با قطعات چوبی و اتصال مفصلی بسازید و با اعمال نیروی متناسب، عملکرد آن‌ها را با یکدیگر مقایسه نمایید.

۳-۱-۵- فرضیات تحلیل خرپاها:

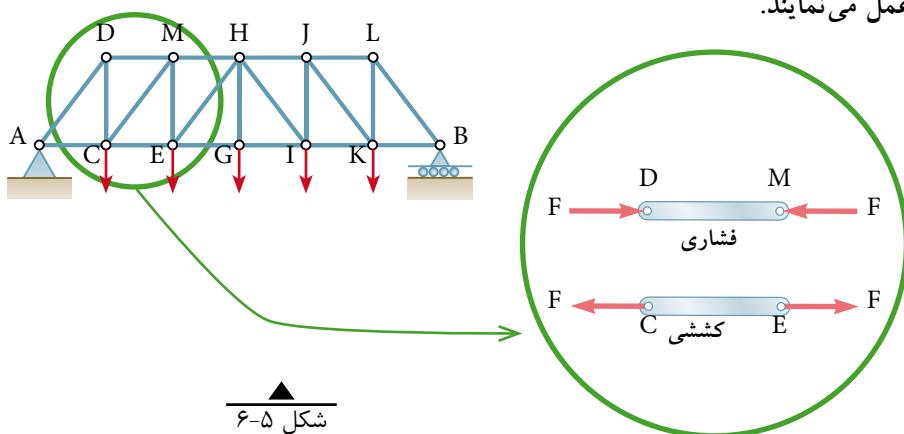
منظور از تحلیل خرپا، تعیین نیروی داخلی هر عضو خرپا و محاسبه عکس العمل های تکیه گاهی آن می باشد و مبنی بر فرضیاتی به شرح ذیل است:

- نیروهای خارجی وارد بر خرپا در صفحه خرپا و در محل گره ها به آن اعمال می شود. شکل (۵-۵)



شکل ۵-۵

۲: اعضای خرپا (میله ها) به صورت مفصلی به یکدیگر متصل می شوند. با توجه به فرضیات فوق، نیروهای داخلی و خارجی در محل گره به صورت متقابله خواهند بود. بنابراین نیروهای داخلی اعضا در راستای آنها و به صورت کششی یا فشاری عمل می نمایند.



شکل ۶-۵

۴-۱-۵- روش تحلیل خرپا

برای تحلیل خرپاها روش‌های مختلفی وجود دارد که در این قسمت به روش تحلیل مفاصل (گره‌ها) اشاره می‌شود و در مقاطع بالاتر با سایر روش‌های تحلیل خرپا آشنا خواهید شد.

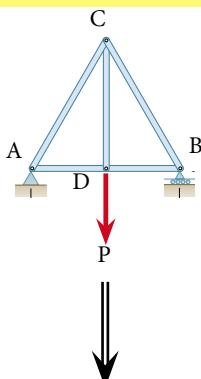
۴-۱-۵- روش مفاصل (گره‌ها) در تحلیل خرپاها:

فلسفه این روش بر این اصل استوار است که چون کل خرپا در حال تعادل است پس هر گره آن نیز باید در حال تعادل باشد، بنابراین عموماً مراحل تحلیل خرپا در این روش عبارت است از:

۱) محاسبه عکس العمل‌های تکیه‌گاهی ← ← ۲) ترسیم پیکر آزاد هر گره ←

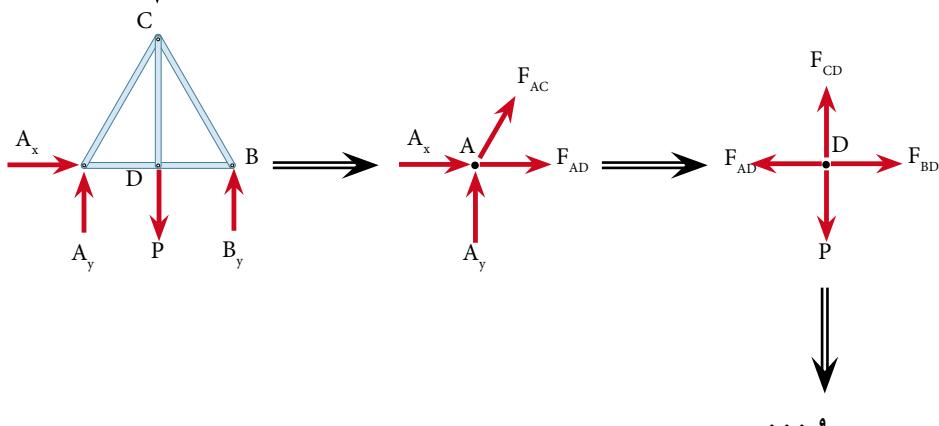
۳) اعمال شرایط تعادل هر گره (نقطه مادی) یعنی: $\left\{ \begin{array}{l} \sum F_x = 0 \\ \sum F_y = 0 \end{array} \right.$ ← ۴) حل معادلات

تشکیل شده و محاسبه مجهولات مورد نظر

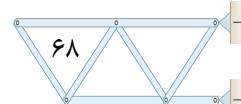


نکته ۱- در ترسیم پیکر آزاد گره‌ها، از گره‌ای شروع می‌نماییم که بیش از دو مجهول نداشته باشد.

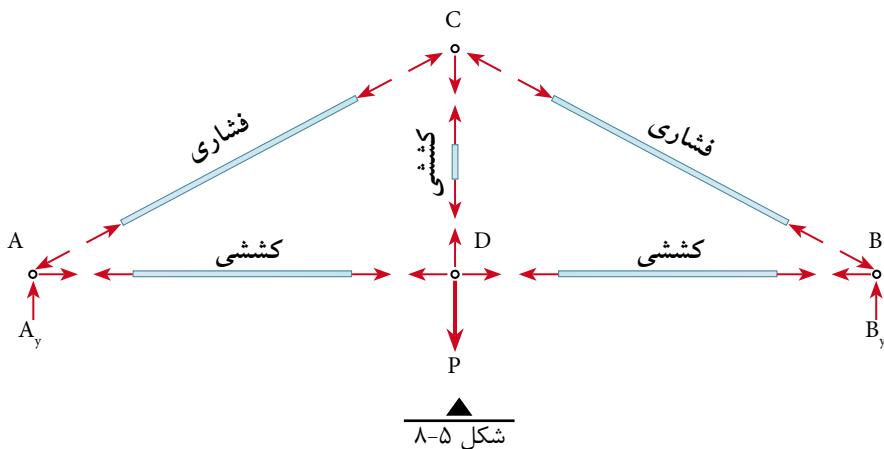
نکته ۲- بهتر است نیروی داخلی اعضاء را ابتدا به صورت کششی فرض نموده و با رسیدن به جواب مثبت این فرض صحیح بوده و در غیر این صورت عضو مورد نظر فشاری خواهد بود.



۷-۵
شکل



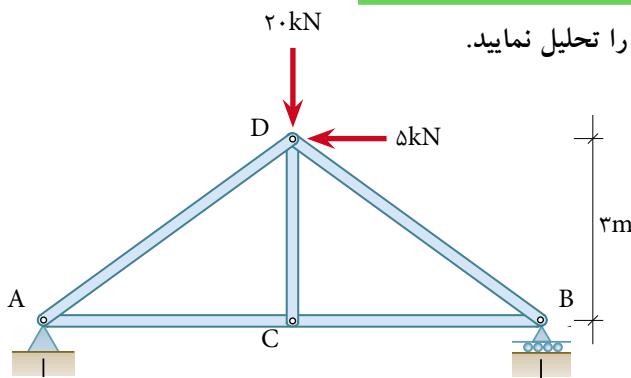
نکته ۳- در ترسیم پیکر آزاد هرگره جهت نیروهای کششی از گره دور شده و جهت نیروهای فشاری به گره نزدیک می‌شود.
نتیجه نهایی تحلیل خرپای شکل (۸-۵) در شکل (۷-۵) نشان داده شده است.



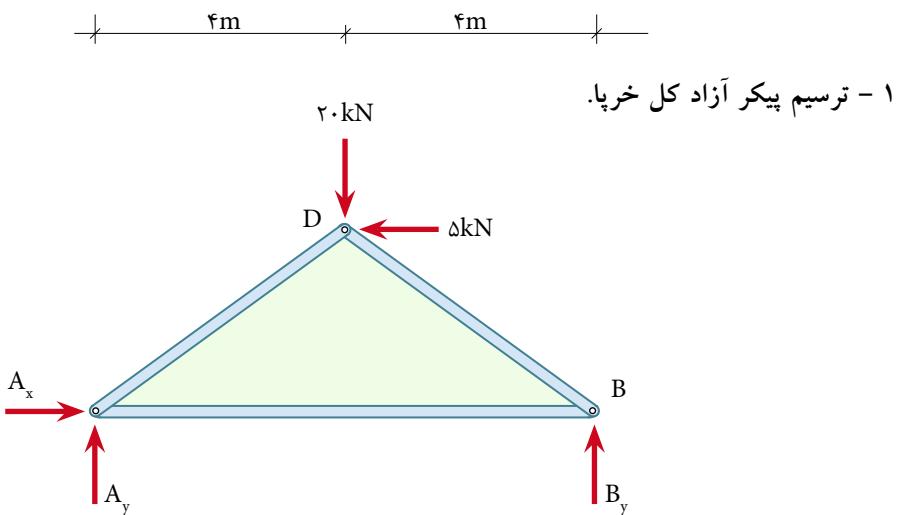
تاریخ مهندسی (مطالعه آزاد)

در کتاب‌های تاریخ فنی غرب، چنین آمده است که اولین نوع ساختمان‌های خرپایی، در قرون شانزدهم میلادی ساخته شده است. همچنین گفته شده که اولین نوع خرپایی واقعی ثبت شده در تاریخ در قرن شانزدهم میلادی توسط یک مهندس رومی به نام پالادیو آن است که ساختمان خرپایی در ایران باستان از هزاره سوم قبل از میلاد ساخته می‌شده است. مورد استناد در این بررسی لوحه‌ای است که در حفاری‌های باستان‌شناسی شوش به دست آمده و تاریخ آن به هزاره سوم قبل از میلاد (پنج هزار سال پیش) می‌رسد.

مثال ۱



خرپای شکل رو به رو را تحلیل نمایید.



۱ - ترسیم پیکر آزاد کل خرپا.

۲ - محاسبه عکس العمل های تکیه گاهی.

$$\sum \vec{F}_x = 0 \Rightarrow A_x - 5 = 0 \Rightarrow \boxed{A_x = 5 \text{ kN} \rightarrow}$$

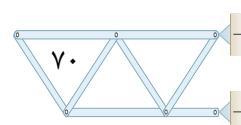
$$+\uparrow \sum F_y = 0 \Rightarrow A_y + B_y - 20 = 0$$

$$A_y + B_y = 20 \text{ kN} \quad \text{معادله I}$$

$$\nearrow \sum M_A = 0 \Rightarrow 20 \times 4 - 5 \times 3 - B_y \times 8 = 0$$

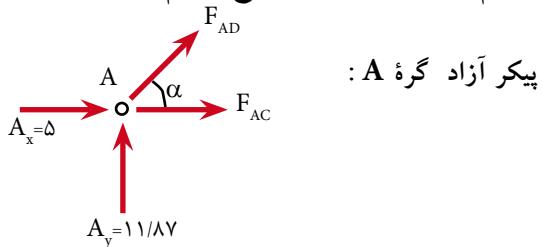
$$B_y = \frac{65}{8} \Rightarrow \boxed{B_y = 8.125 \text{ kN}}$$

$$\text{I در معادله } A_y + 8.125 = 20 \Rightarrow \boxed{A_y = 11.875 \text{ kN}}$$



۳ - تحلیل گره‌ها:

برای تحلیل گره‌ها با توجه وجود دو عضو (دو مجهول) در هر یک از گره‌های A و B می‌توانیم از هریک از آن‌ها شروع نماییم که در این مثال گره A انتخاب می‌گردد.



پیکر آزاد گره A :

$$\alpha = \tan^{-1}\left(\frac{3}{4}\right) = 36 / 86^\circ \Rightarrow \begin{cases} \sin \alpha = 3 / 5 \\ \cos \alpha = 4 / 5 \end{cases}$$

$$\sum F_x^+ = 0 \Rightarrow 5 + F_{AD} \cos \alpha + F_{AC} = 0 \Rightarrow 5 + 4/5 F_{AD} + F_{AC} = 0 \quad \text{معادله II}$$

$$+\uparrow \sum F_y^+ = 0 \Rightarrow 11/87 + F_{AD} \sin \alpha = 0 \Rightarrow 3/5 F_{AD} = -11/87$$

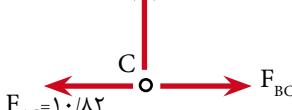
$$\Rightarrow F_{AD} = -19/78 \text{ kN} \quad \boxed{\text{فشاری}}$$

$$\text{از معادله II} \Rightarrow 5 + 4/5(-19/78) + F_{AC} = 0$$

$$\Rightarrow F_{AC} = 10/82 \text{ kN} \quad \boxed{\text{کششی}}$$

باتوجه به مشخص شدن نیروی داخلی عضو AC می‌بینیم که گره C نیز دارای دو مجهول BC و CD می‌باشد و اکنون می‌توان تحلیل این گره را آغاز کرد.

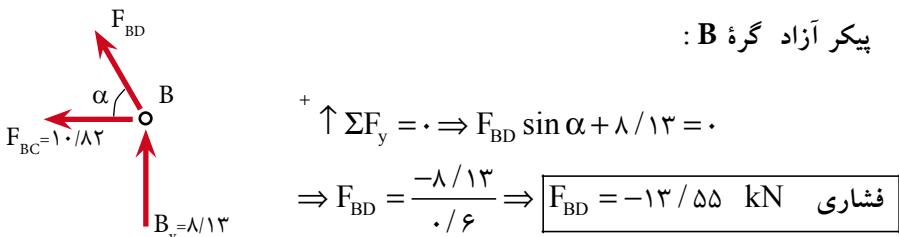
پیکر آزاد گره C :



$$\sum F_x^+ = 0 \Rightarrow F_{BC} - 10/82 = 0 \Rightarrow \boxed{F_{BC} = 10/82 \text{ kN} \quad \boxed{\text{کششی}}}$$

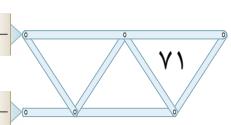
$$+\uparrow \sum F_y^+ = 0 \Rightarrow \boxed{F_{CD} = 0}$$

پیکر آزاد گره B :



$$+\uparrow \sum F_y^+ = 0 \Rightarrow F_{BD} \sin \alpha + 10/82 = 0$$

$$\Rightarrow F_{BD} = \frac{-10/82}{3/5} \Rightarrow \boxed{F_{BD} = -13/55 \text{ kN} \quad \boxed{\text{فشاری}}}$$



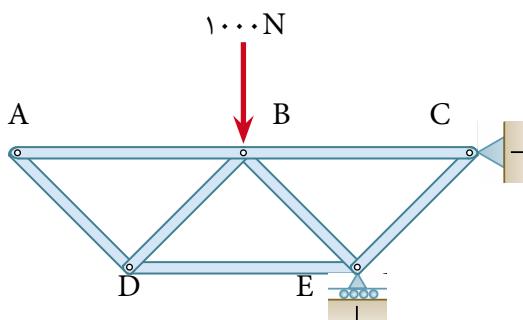
۵-۱-۶- اعضای صفر نیرویی

درمثال فوق ملاحظه گردید که نیروی داخلی عضو CD برابر صفر است که اصطلاحاً به آن عضو صفر نیرویی گفته می‌شود.

در موارد زیر اعضای صفر نیرویی بدون تحلیل قابل تشخیص هستند.

الف) هرگاه در گره‌ای دو عضو غیر هم راستا وجود داشته باشد و به آن گره نیروی خارجی و یا عکس العمل تکیه‌گاهی اعمال نشود، هر دو عضو صفر نیرویی خواهند بود. برای نمونه در شکل (۹-۵)، اعضای AB و AD دارای چنین شرایطی هستند بنابراین عضو صفر نیرویی خواهند بود. یعنی:

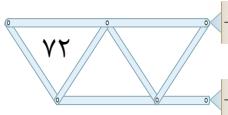
$$F_{AB} = F_{AD} = 0$$

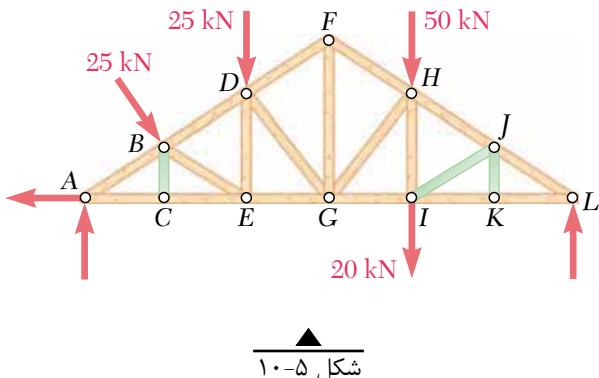


شکل ۹-۵

آیا این خربا دارای عضو صفر نیرویی دیگری می‌باشد؟ چرا؟ نام ببرید.

ب) هرگاه در گره‌ای سه عضو وجود داشته باشد که دو عضو آن هم راستا باشند، در صورتی که نیروی خارجی روی گره مذکور نباشد، عضو سوم صفر نیرویی خواهد بود. در خربای شکل (۱۰-۵) اعضای BC و KJ و IJ صفر نیرویی می‌باشند.





۲-۵ تحلیل تیرها

هدف از تحلیل تیر در این فصل تعیین عکس‌العمل‌های تکیه‌گاهی و نیروهای داخلی در هر مقطع از تیر می‌باشد.

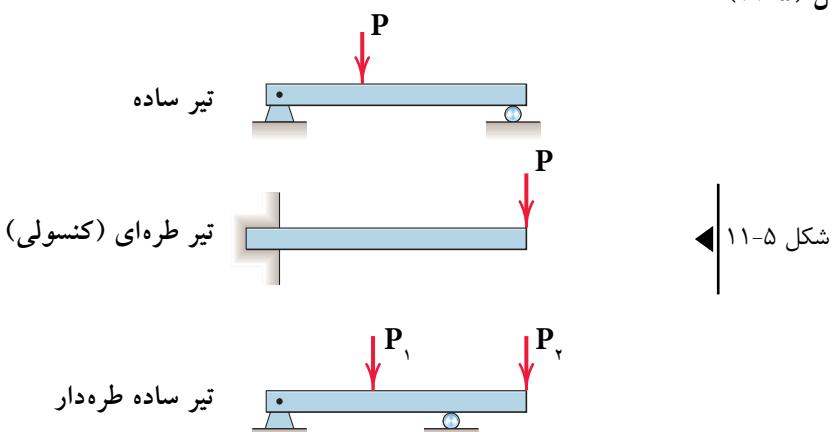
(Beam) - تعریف تیر

تیر عضوی است که بارهای عمود بر محور خود را تحمل و منتقل می‌نماید و در اکثر سازه‌های ساختمانی به کار می‌رود.

۲-۲-۵ انواع تیرها از نظر شرایط تکیه‌گاهی

با توجه به انواع تکیه‌گاه‌ها که قبلاً معرفی شده‌اند تیرها می‌توانند به صورت‌های مختلف روی تکیه‌گاه‌ها قرار گیرند که در این قسمت به معرفی چند نوع از آن‌ها اکتفا می‌شود.

شکل (11-5)

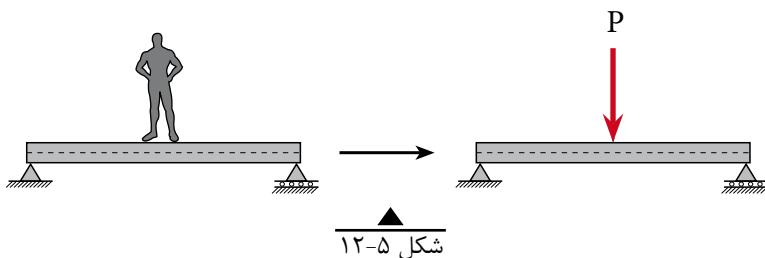


شکل (11-5)

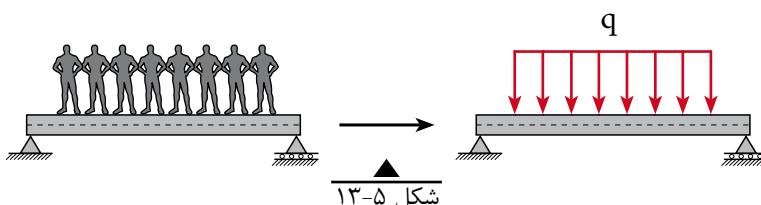
۳-۲-۵- انواع بارهای وارد به تیر

بارها به صورت های گوناگون به تیرها وارد می گردند که تعدادی از آنها عبارت اند از:

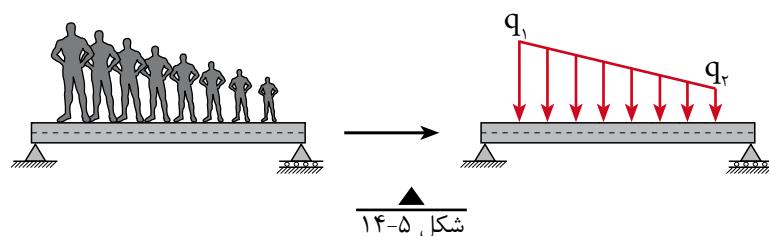
(الف) بار مرکز



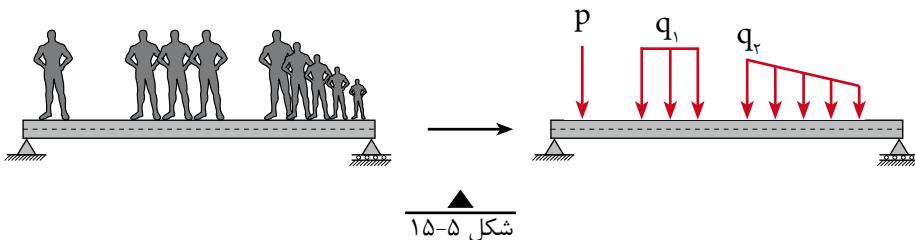
ب) بار گسترده یکنواخت



ج) بار گسترده غیر یکنواخت



د) ترکیبی از انواع فوق

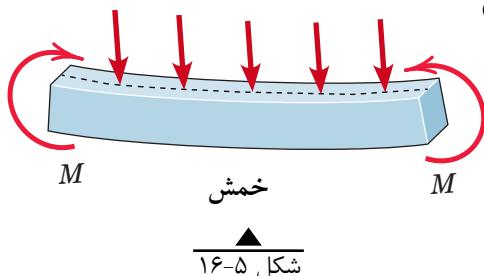


۴-۲-۵- رفتار تیر تحت تأثیر بارهای خارجی

هنگامی که تیری تحت تأثیر نیروهای خارجی مطابق شکل (۱۶-۵) واقع می‌شود، در آن پدیده‌های خمس و برش ایجاد می‌گردد.

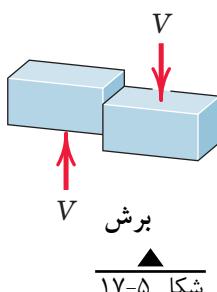
پدیده خمس باعث ایجاد کشش و فشار در لایه‌ها یا تارهای تحتانی و فوقانی تیر

می‌گردد. شکل (۱۶-۵)



پدیده برش، رفتاری از تیر است که تمایل دارد تیر را در مقاطع مختلف آن قطع نماید.

این رفتار، شبیه رفتار یک قیچی می‌باشد. شکل (۱۷-۵)



۵-۲-۵- تعیین عکس العمل های تکیه گاهی تیرها با بار گسترده یکنواخت

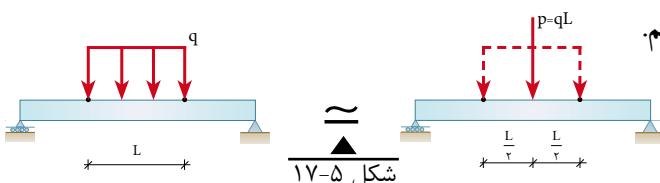
برای محاسبه عکس العمل های تکیه گاهی تیرها تحت بار گسترده یکنواخت ابتدا باید مقدار

و محل اثر برآیند بارهای گسترده یکنواخت وارد به تیر را تعیین نمود. مطابق شکل (۱۸-۵)

مقدار برآیند بار گسترده برابر مساحت مستطیل بار وارد و محل اثر آن نقطه تلاقی دو قطر مستطیل (نصف طول آن) خواهد بود.

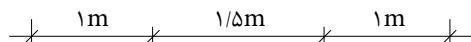
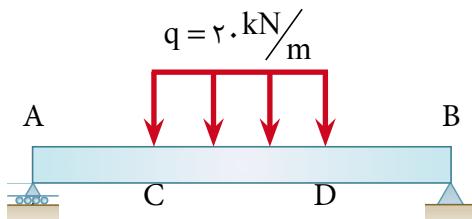
با توجه به موارد فوق الذکر پیکر آزاد تیر را ترسیم نموده و عکس العمل های تکیه گاهی را

محاسبه می‌نماییم.



مثال ۲

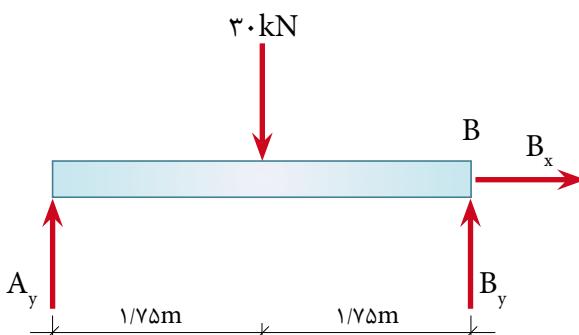
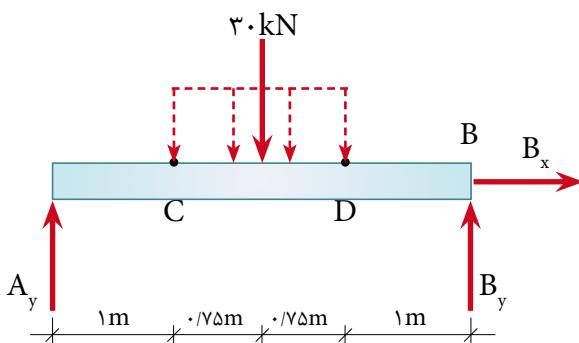
عکس العمل های تکیه گاهی تیر شکل زیر را محاسبه نمایید.



الف) ابتدا مقدار برآیند بار گسترده (مساحت مستطیل) را به دست می آوریم

$$P = q \cdot L \Rightarrow P = 20 \times 1/5 = 30 \text{ kN}$$

ب) محل اثر برآیند بار گسترده در نصف طول مستطیل می باشد که در پیکر آزاد تیر دیده می شود.



$$\text{ج) با تشکیل معادلات تعادل و حل آنها خواهیم داشت: } \sum \vec{F}_x^+ = 0 \Rightarrow B_x = 0$$

$$+\uparrow \sum F_y = 0 \Rightarrow A_y + B_y - 30 = 0$$

$$\Rightarrow A_y + B_y = 30 \text{ kN} \quad \text{I}$$

$$+\nearrow \sum M_A = 0 \Rightarrow 30 \times 1/75 - B_y \times 3/5 = 0$$

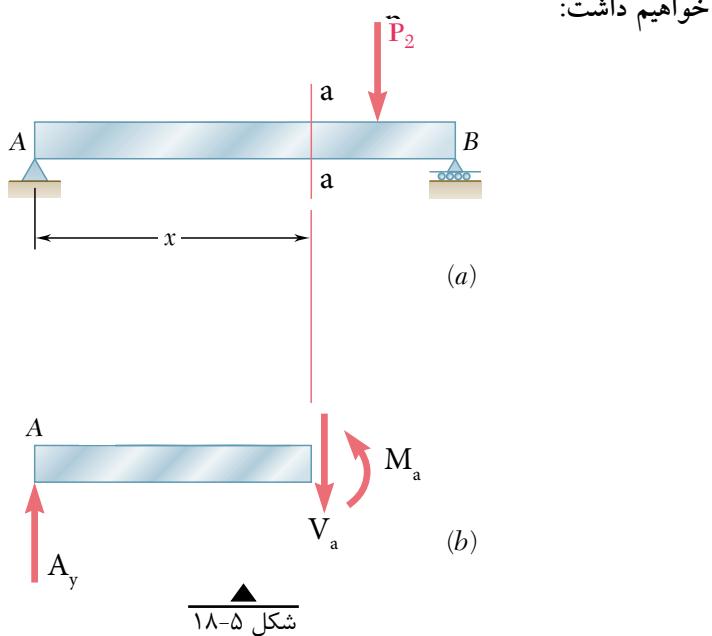
$$\Rightarrow B_y = 15 \text{ kN}$$

مقدار B_y را در معادله I قرار می‌دهیم تا A_y به دست آید.

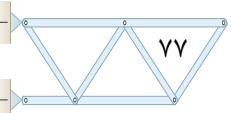
$$\text{از معادله I} \Rightarrow A_y + B_y = 30 \Rightarrow A_y + 15 = 30 \Rightarrow A_y = 15 \text{ kN}$$

۶-۲-۵ نیروهای داخلی در تیرها با بار متغیر

هنگامی که تیر تحت تأثیر بار قرار می‌گیرد در هر نقطه از طول تیر نیروهایی به وجود می‌آیند که به آنها نیروهای داخلی تیر می‌گویند. برای این که نیروهای داخلی در هر نقطه از تیر تعیین شود باید یک برش (قطع) عمود بر محور تیر در آن نقطه در نظر گرفت و پیکر آزاد یکی از قطعات سمت چپ یا راست مقطع مورد نظر را ترسیم نموده و با توجه به بحث تعادل اثر قطعه دیگر را بروی آن اعمال کرد. به عنوان مثال در شکل (۱۸-۵) در مقطع a-a خواهیم داشت:

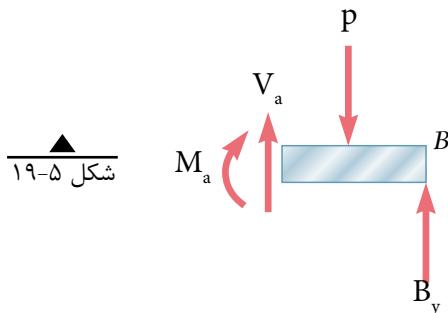


شکل ۱۸-۵



و مطابق قانون سوم نیوتون همین اثر روی قطعه سمت راست و در جهت مخالف وجود

دارد. شکل (۱۹-۵)



شکل ۱۹-۵

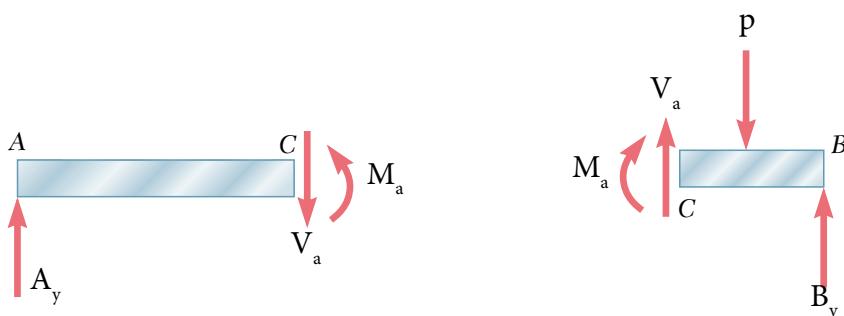
بنابراین نیروهای داخلی در هر مقطع از تیرها عبارتند از:

$$\left\{ \begin{array}{l} 1-\text{نیروی برشی (V)} \\ 2-\text{لنگر خمشی (M)} \end{array} \right.$$

۱-۶-۲-۵- علائم قرار دادی نیروهای داخلی تیرها

برای ایجاد یکنواختی در محاسبات نیروهای داخلی در مقاطع تیرها بهتر است جهت‌های

ثبت نیروی برشی و لنگر خمشی را به صورت شکل (۲۰-۵) در نظر بگیریم.



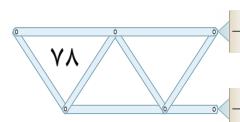
قطعه سمت چپ

قطعه سمت راست

شکل ۲۰-۵

۲-۶-۲-۵- محاسبه نیروهای داخلی تیرها با بار متغیر کردن

برای محاسبه نیروهای داخلی در هر مقطع، پس از ترسیم پیکر آزاد یکی از قطعات سمت چپ یا راست آن مقطع و قرار دادن نیروی برشی V و لنگر خمشی M مطابق قرارداد فوق کافی است معادلات تعادل را برای مقطع مورد نظر تشکیل داده و اقدام به حل آن‌ها نماییم.

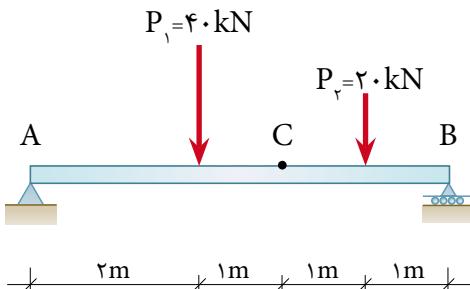


مثال ۲

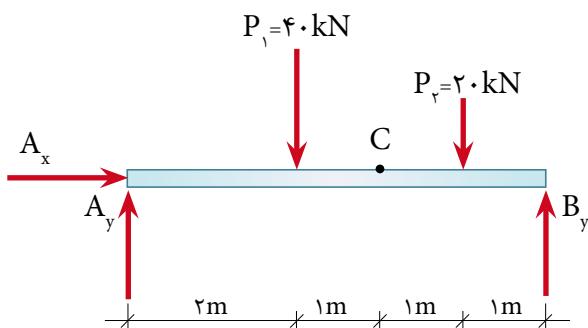
در تیر شکل مقابل مطلوب است:

الف) محاسبه عکس العمل های تکیه گاهی

ب) محاسبه نیروی برشی و لنگر خمشی در مقطع C



گام ۱) ترسیم پیکر آزاد تیر:



گام ۲) محاسبه عکس العمل های تکیه گاهی:

$$\sum F_x^+ = \cdot \Rightarrow [A_x = \cdot]$$

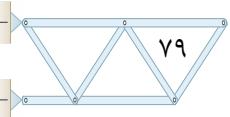
$$+\uparrow \sum F_y = \cdot \Rightarrow A_y + B_y - 40 - 20 = \cdot$$

$$A_y + B_y = 60 \text{ kN} \quad \text{رابطه I}$$

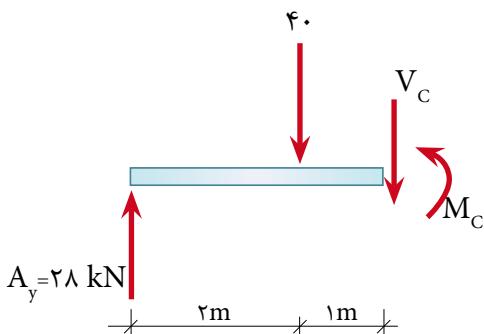
$$+\nearrow (\sum M_A = \cdot \Rightarrow 40 \times 2 + 20 \times 4 - \Delta B_y = \cdot)$$

$$B_y = 32 \text{ kN}$$

$$\text{I} \Rightarrow A_y + 32 = 60 \Rightarrow [A_y = 28 \text{ kN}]$$



گام ۳) برای تعیین نیروهای داخلی در مقطع C، تیر را در این نقطه به دو قسمت تقسیم نموده و قطعه سمت چپ را مورد بررسی قرار می‌دهیم.



گام ۴) تشکیل معادلات تعادل و حل آنها برای این قطعه

$$+\uparrow \sum F_y = 0 \Rightarrow 28 - 40 - V_c = 0 \Rightarrow V_c = -12 \text{ kN}$$

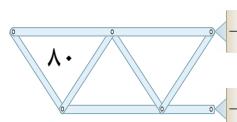
$$+\nearrow \sum M_c = 0 \Rightarrow 28 \times 3 - 40 \times 1 - M_c = 0$$

$$M_c = 44 \text{ kN.m} \quad \square$$

۷-۳-۵- مقادیر حداکثر نیروهای برشی و لنگر خمشی در تیرها با بار مرکزی

در مثال قبل چگونگی محاسبه نیروی برشی و لنگر خمشی در نقطه دلخواه C را مشاهده نمودیم. برای مهندسین معمولاً مقدار ماکزیمم نیروهای داخلی و محل آنها مهم است. حال این سوال مطرح می‌شود که مقادیر نیروی برشی و لنگر خمشی حداکثر در کدام نقطه از طول تیر به وجود می‌آید؟

برای پاسخ به این سوال باید مقادیر نیروی برشی و لنگر خمشی را در تمام نقاط طول تیر همانند مثال قبل محاسبه نموده تا مقادیر حداکثر مورد نظر و محل آنها مشخص شود که این روش، کاری است طاقت‌فرسا. لذا بهتر است که مقادیر نیروی برشی و لنگر خمشی در طول تیر را به صورت نمودار نشان داده و از روی نمودار مقادیر حداکثر نیروی برشی و لنگر خمشی و محل آنها را تعیین نمود.



۸-۲-۵- ترسیم نمودارهای نیروی برشی و لنگر خمشی تیرها با بار متتمرکز

نمودار نیروی برشی و یا لنگر خمشی عبارت است از نموداری که مقادیر نیروی برشی و لنگر خمشی را در هر نقطه از تیر مشخص نماید. هدف از ترسیم چنین نمودارهایی تعیین نقاطی است که حداقل نیروی برشی و لنگر خمشی در آنها به وجود می‌آید. برای رسیدن به این هدف تیر را در محل‌هایی که بارگذاری آن تغییر می‌نماید به چند ناحیه تقسیم نموده و در هر ناحیه معادلات نیروی برشی و لنگر خمشی را بر حسب طول تیر تعیین و سپس نمودار معادلات مذکور ترسیم می‌گردد.

مراحل ترسیم نمودارهای نیروی برشی و لنگر خمشی در تیر با بار متتمرکز به شرح ذیل خواهد بود:

۱- محاسبه عکس‌العمل‌های تکیه‌گاهی تیر

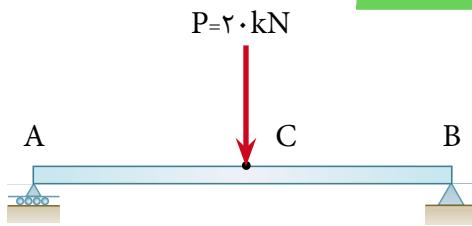
۲- مابین هر دو بار متتمرکز یک مقطع به فاصله X از تکیه‌گاه در نظر گرفته و محدوده X را تعیین می‌نماییم. عکس‌العمل‌های تکیه‌گاهی نیز، بار متتمرکز محسوب می‌شوند.

۳- پیکر آزاد یکی از قطعات سمت چپ و یا راست مقطع مورد نظر را ترسیم می‌کنیم.

۴- با تشکیل معادلات تعادل برای این قطعه به معادلات نیروی برشی و لنگر خمشی بر حسب X خواهیم رسید.

۵- با ترسیم نمودارهای نیروی برشی و لنگر خمشی در محدوده‌های مختلف تیر به نمودارهای موردنظر دست می‌یابیم.

مثال ۳



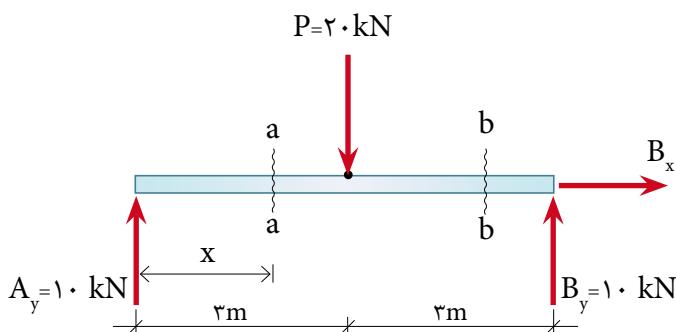
نمودارهای نیروی برشی و
لنگر خمی تیر مقابل را
ترسیم نمائید.

۱- محاسبه عکس العمل‌های تکیه‌گاهی با توجه به تقارن تیر داریم:

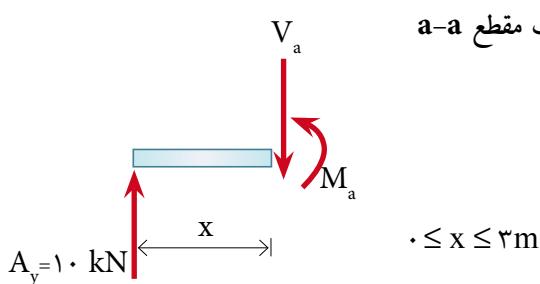
$$\sum \vec{F}_x = 0 \Rightarrow [B_x = 0]$$

$$A_y = B_y = \frac{20}{2} = 10 \text{ kN}$$

۲- مقطع a-a به فاصله X از تکیه‌گاه A را در نظر گرفته و محدوده X را مشخص می‌نماییم.



۳- ترسیم پیکر آزاد قطعه سمت چپ مقطع a-a



۴- با تشکیل معادلات تعادل برای قطعه فوق خواهیم داشت:

$$+\uparrow \sum F_y = 0 \Rightarrow 10 - V_a = 0$$

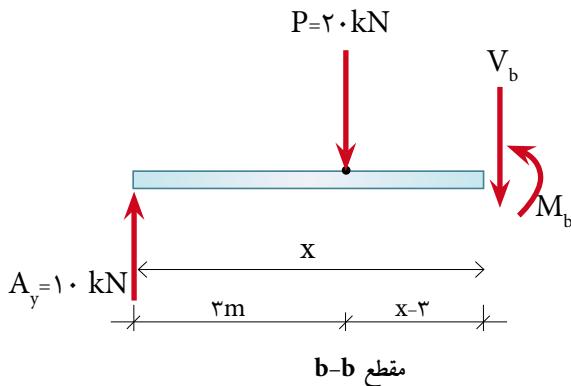
$$\boxed{V_a = 10 \text{ kN}} \quad (\text{I}) \quad 0 \leq x \leq 3m \quad \text{معادله نیروی برشی در محدوده}$$

$$+\leftarrow \sum M_a = 0 \Rightarrow 10 \times x - M_a = 0$$

$$\boxed{M_a = 10 \cdot x} \quad (\text{II}) \quad 0 \leq x \leq 3m \quad \text{معادله لنگر خمی در محدوده}$$

این معادلات مقادیر نیروی برشی و لنگر خمی را در محدوده $0 \leq x \leq 3m$ مشخص می‌نمایند.

عملیات فوق را برای مقطع b-b در محدوده $3m \leq x \leq 6m$ تکرار می‌نمائیم. خواهیم داشت:



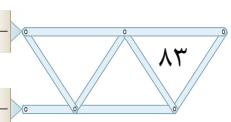
$$+\uparrow \sum F_y = 0 \Rightarrow 10 - 20 - V_b = 0$$

$$\boxed{V_b = -10 \text{ kN}} \quad (\text{III}) \quad 3m \leq x \leq 6m \quad \text{معادله نیروی برشی در محدوده}$$

$$+\leftarrow \sum M_b = 0 \Rightarrow 10 \times x - 20 \times (x - 3) - M_b = 0$$

$$M_b = 10 \cdot x - 20 \cdot (x - 3)$$

$$\boxed{M_b = 60 - 10 \cdot x} \quad (\text{IV}) \quad 3m \leq x \leq 6m \quad \text{معادله لنگر خمی در محدوده}$$



۵- اکنون نمودار نیروی برشی را با استفاده از معادلات I و III ترسیم می‌نماییم.

$$(I) \quad V_a = 10 \text{ kN} \quad 0 \leq x \leq 3m$$

$$(III) \quad V_b = -10 \text{ kN} \quad 3m \leq x \leq 6m$$

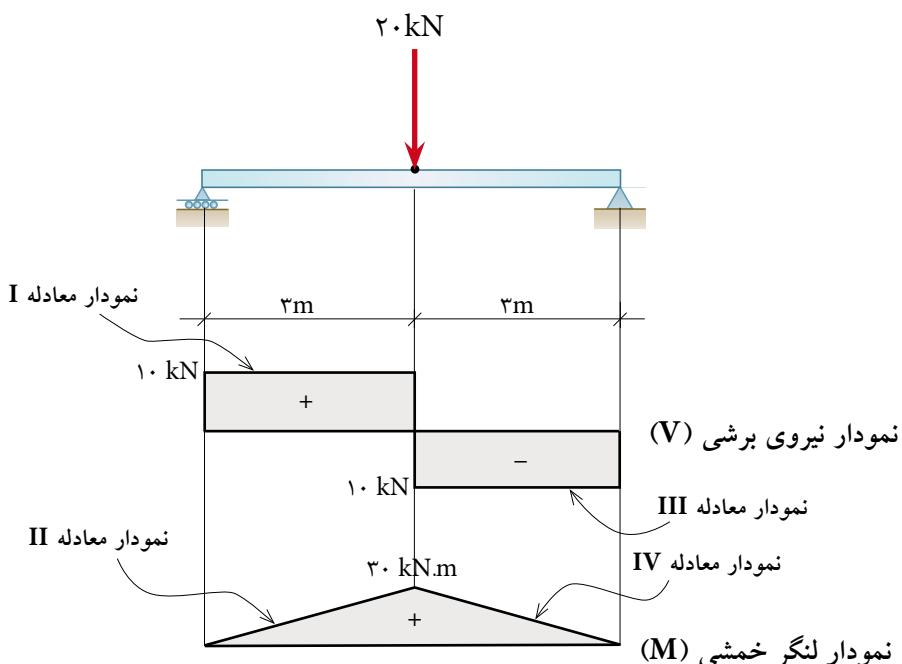
۶- نمودار لنگر خمشی را با استفاده از معادلات II و IV و به روش نقطه‌یابی در نقاط ابتدا و انتهای هر ناحیه ترسیم می‌کنیم.

$$(II) \quad M_a = 10x \quad 0 \leq x \leq 3m$$

x (m)	M(kN.m)
0	0
3	30

$$(IV) \quad M_b = 60 - 10x \quad 3m \leq x \leq 6m$$

x (m)	M(kN.m)
3	30
6	0



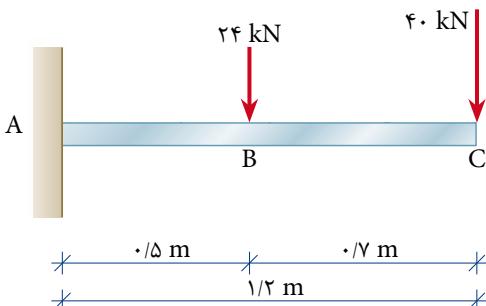
مثال ۴

در تیر شکل مقابل مطلوب است:

الف- ترسیم دیاگرام نیروی برشی تیر

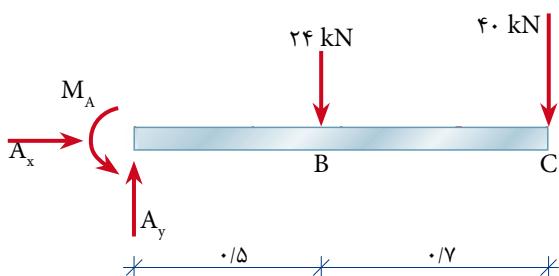
ب- ترسیم دیاگرام لنگر خمشی تیر

ج- تعیین نیروی برشی و لنگر خمشی حداکثر تیر.



حل:

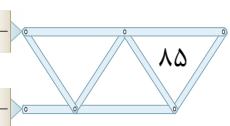
الف) محاسبه عکس العمل های تکیه گاهی



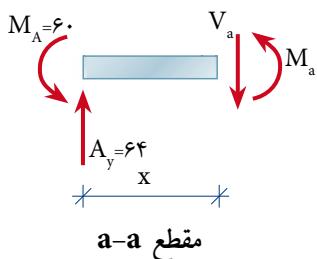
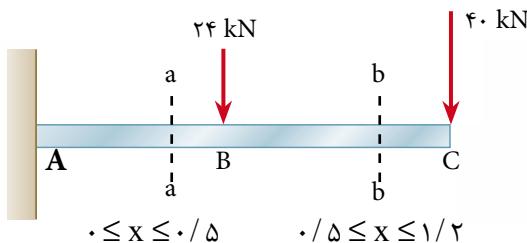
$$\sum \vec{F}_x^+ = \cdot \Rightarrow [A_x = \cdot]$$

$${}^+\uparrow \sum F_y = \cdot \Rightarrow A_y - 24 - 40 = \cdot \Rightarrow [A_y = 64 \text{ kN}]$$

$${}^+\sum M_A = \cdot \Rightarrow -M_A + 24 \times 1/5 + 40 \times 1/2 = \cdot \Rightarrow [M_A = 60 \text{ kN.m}]$$



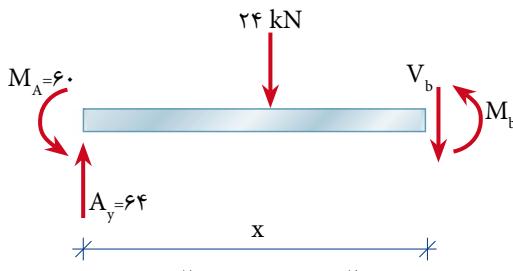
معادلات نیروی برشی و لنگر خمی در ناحیه AB



$$+\uparrow \sum F_y = \cdot \Rightarrow 64 - V_a = \cdot \Rightarrow [V_a = 64 \text{ kN}] \quad \cdot \leq x \leq \cdot / \Delta$$

$$\nearrow \sum M_a = \cdot \Rightarrow -M_a + 64x - M_A = \cdot \Rightarrow [M_a = 64x - 6 \cdot]$$

معادلات نیروی برشی و لنگر خمی در ناحیه BC

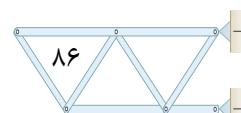


b-b مقطع

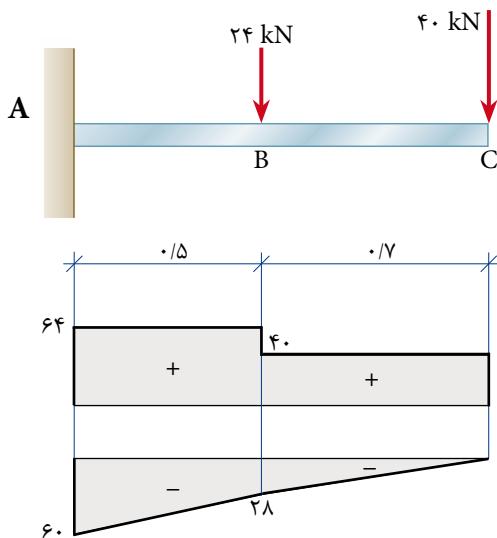
$$+\uparrow \sum F_y = \cdot \Rightarrow 64 - 24 - V_b = \cdot \Rightarrow [V_b = 4 \cdot \text{ kN}] \quad \cdot / \Delta \leq x \leq 1 / 2$$

$$\nearrow \sum M_b = \cdot \Rightarrow -M_b - M_A + 64 \times x - 24(x - \cdot / \Delta) = \cdot \\ \Rightarrow M_b = 64x - 24(x - \cdot / \Delta) - 6 \cdot$$

$$[M_b = 4 \cdot x - 4 \cdot] \quad \cdot / \Delta \leq x \leq 1 / 2$$



ترسیم معادلات برش و خمس:



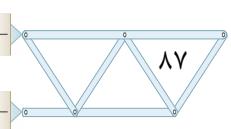
نمودار نیروی برشی

نمودار لنگر خمی

ج) با توجه به نمودار، حداقل نیروی برشی و لنگر خمی در تکیه‌گاه قرار دارد و مقدار آن برابر است با:

$$\boxed{\begin{aligned} V_{\max} &= 64 \text{ kN} \\ M_{\max} &= 60 \text{ kN.m} \end{aligned}}$$

نتیجه: در تیرهای کنسولی حداقل نیروی برشی و لنگر خمی در تکیه‌گاه به وجود می‌آید.



خلاصه فصل

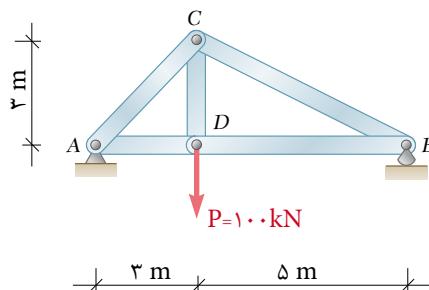
- خرپاها به دو گروه کلی صفحه‌ای و فضایی تقسیم می‌شوند.
- خرپاها تشکیل شبکه مثنی می‌دهند.
- نیروهای خارجی وارد بر خرپاها در صفحه خرپا و در محل گره‌ها به آن‌ها اعمال می‌شود.
- اعضای خرپاها به صورت مفصلی به یکدیگر متصل می‌شوند.
- منظور از تحلیل خرپا، تعیین نیروی داخلی هر عضو خرپا و محاسبه عکس‌العمل‌های تکیه‌گاهی آن می‌باشد.
- برای تحلیل خرپاها از روش مفصل (گره) استفاده می‌شود.
- در گره‌های دارای دو عضو غیر هم‌راستا در صورتی که نیروی خارجی وجود نداشته باشد هر دو عضو صفر نیرویی خواهد بود.
- در گره‌های دارای سه عضو که دو عضو آن‌ها هم‌راستا باشند، در صورت عدم وجود نیروی خارجی در آن گره، عضو سوم، صفر نیرویی خواهد بود.
- هدف از تحلیل تیر، تعیین عکس‌العمل‌های تکیه‌گاهی و نیروهای داخلی در هر مقطع از تیر می‌باشد.
- تیرها در اثر اعمال بارهای خارجی دارای رفتارهای خمی و برشی می‌باشند.
- نیروهای داخلی در هر مقطع از تیر عبارتند از: نیروی برشی و لنگر خمی.
- مقدار برآیند بارهای گسترده یکنواخت برابر است با مساحت بار گسترده.
- محل اثر برآیند بارهای گسترده یکنواخت در محل تلاقی دو قطر مستطیل بار وارد می‌باشد.

خودآزمایی

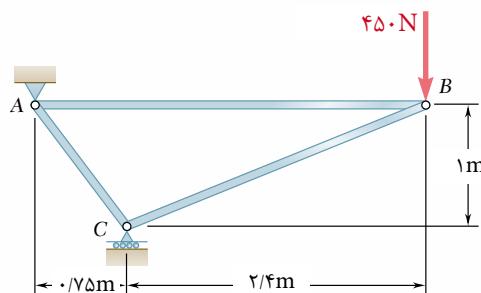
۱- در خرپای شکل زیر مطلوب است:

الف) محاسبه عکس العمل های تکیه گاهی

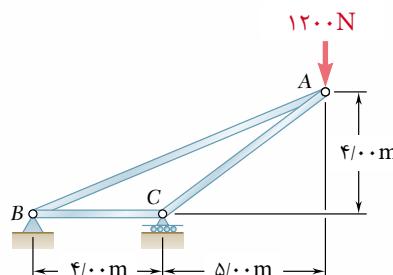
ب) محاسبه نیروهای داخلی اعضاء و تعیین کششی یا فشاری بودن آنها



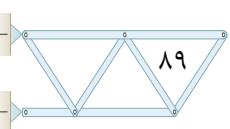
۲- در خرپاهای زیر نیروهای داخلی اعضاء را محاسبه نمایید.

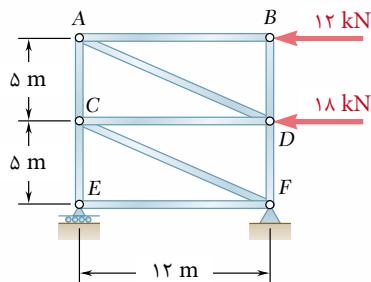


(الف)



(ب)



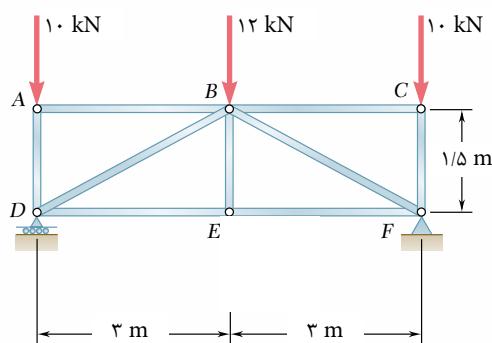


(ج)

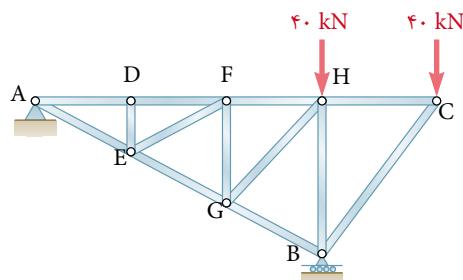
۳- در خرپای شکل زیر

اولاً: اعضای صفر نیرویی را تعیین کنید.

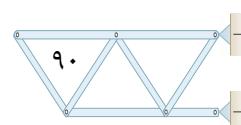
ثانیاً: نیروی داخلی سایر اعضا را محاسبه کنید.

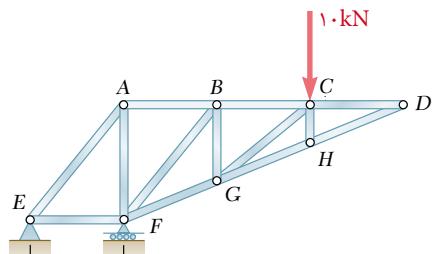


۴- در خرپاهای زیر اعضای صفر نیرویی را مشخص نمایید.



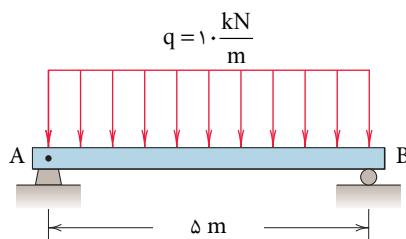
(الف)



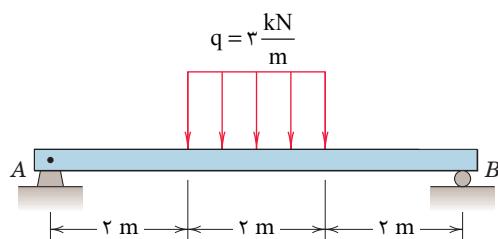


(ب)

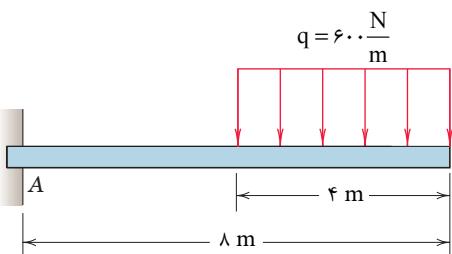
۵- عکس العمل های تکیه گاهی تیرهای زیر را به دست آورید.



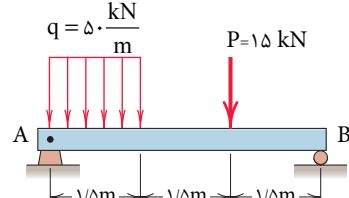
(الف)



(ب)



(د)



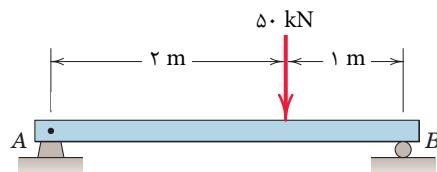
(ج)

۶- در تیرهای زیر مطلوب است:

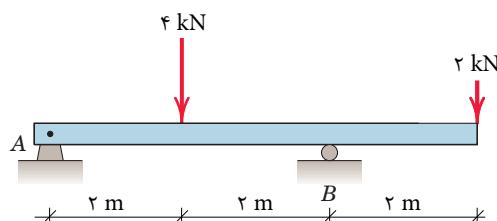
الف) ترسیم نمودارهای نیروی برشی و لنگر خمی

ب) تعیین محل لنگر خمی حداقل

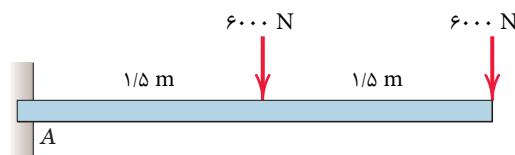
ج) تعیین مقادیر حداقل نیروی برشی و لنگر خمی تیر



(الف)



(ب)



(ج)