

به نام خدا

ویکی پاور

سایت تخصصی رشته های مهندسی مکانیک ، برق و ...



هرگونه چاپ و تکثیر از محتویات این اثر بدون اجازه کتبی ناشر ممنوع است
متخلفان به موجب بند ۵ از ماده ۲ قانون حمایت از مؤلفان و مستغلان و هترمندان
تحت پیگرد قانونی قرار می گیرند.

کلیه حقوق مادی و معنوی این اثر متعلق به مؤسسه آموزش عالی آزاد پارسه است.

مکانیک جامدات

(استاتیک - مقاومت مصالح - طراحی اجزاء)

مجموعهٔ مهندسی مکانیک

علیرضا گوهری انارکی

مؤسسهٔ آموزش عالی آزاد پارسه



ویرایش چهارم؛ بهار ۸۶ | تیواز؛ ۲۵۰۰ نسخه

شابک؛ ۲-۴۶-۸۷۱۹-۴۶-۲ | ۹۶۴-۸۷۱۹-۴۶-۲

ISBN: 964-8719-46-2 | تلفن: ۸۸۸۴۹۲۱۱

مقدمه

یکی از روش‌های رساندن اطلاعات و پیشرفت‌های روزافزون علوم، تالیف و ترجمه کتب و جزوات علمی است. نمی‌توان منکر این مطلب شد که تالیف و ترجمه کتاب یکی از ارکان پیشرفت‌های صنعتی و همچنین علمی جامعه است. با توجه به همین مطلب و با امید این که این مجموعه مطالب درسی بتواند نقشی هر چند کوچک در شناخت بیشتر مسائل مکانیک جامدات (Solid Mechanic) به دوستداران آن داشته باشد آن را تقدیم به خوانندگان گرامی به خصوص متخصصان آزمون کارشناسی ارشد می‌نماییم.
لازم به ذکر است که این مجموعه تنها برای دانش‌پژوهان و متخصصان آزمون کارشناسی ارشد رشته مهندسی مکانیک مفید نیست بلکه برای کلیه متخصصان آزمون کارشناسی ارشد رشته‌های مهندسی ساخت و تولید، هواپما، بیومکانیک، عمران و صنایع نیز مفید خواهد بود.
در اینجا لازم است که با استفاده از فرصت، از خدمات جناب آقای مهندس کاوه عابدین‌زاده مدیریت محترم موسسه آموزش عالی آزاد پارسه که همواره مشوق اصلی اساتید محترم موسسه در ترجمه و تالیف و انتشار کتب علمی و تحقیقاتی و کاربردی در گرایش‌های مختلف مهندسی بوده‌اند نهایت سپاسگزاری را بنمایم.
موسسه آموزش عالی آزاد پارسه نیز تهیه جزوات و کتاب‌های مفید را به منظور توسعه دانش جوانان به خصوص جوانان مناطق دوردست و محروم میهن اسلامی در سرلوحة برنامه فعالیت‌های خود قرار داده و آن را یکی از موثرترین مسائل جهت رفع قسمتی از احتیاجات تعلیمانی و تحقیقاتی محسوب می‌دارد.

با امید توفيق
دکتور علیرضا گوهري انارکى

فصل اول تعاریف اولیه
۱ اتصالات استاندارد
۳ اعضای دونیروئی
۵ تعادل اعضای سه‌نیروئی
فصل دوم تعادل
۶ معادلات تعادل
۶ تعادل نیروهای هم صفحه
۱۱ تعادل نیروهای غیر هم صفحه‌ای (سه بعدی)
فصل سوم خرپاها و قاب‌ها
۱۲ خرپاها
۱۳ قاب‌ها
۱۵ مسائل خرپاها
فصل چهارم تیرها
۲۴ تیرها
۲۸ تیرهای خمیده
فصل پنجم اصطکاک
۳۱ اصطکاک
۳۳ پیچ‌دنده مربعی
۳۴ اصطکاک تسمه
۳۴ مقاومت غلتی

فصل ششم خواص سطوح

۳۹	خواص سطوح
۴۰	قضایای پاپوس - گلدنوس

فصل هفتم روش انرژی و برداری برای حل مسائل

۴۳	اصل کار مجازی
۴۹	روش برداری

فصل هشتم مسائل و نکات عمومی مهم

۶۰	مسائل و نکات عمومی مهم
----------	------------------------

فصل اول

تعریف اولیه

- اتصالات استاندارد:

اولین قدم در حل مسائل مکانیک اعم از استاتیک، مقاومت مصالح، دینامیک و ... رسم نمودار جسم آزاد است. به عبارتی دیگر، منظور آن می‌باشد که باید تمام نیروهای خارجی وارد بر جسم آزاد موردنظر را در یک نمودار ساده نشان دهیم. به عنوان مثال، در حل مسائل تعادل مربوط به یک جسم، باید تمام نیروهای خارجی وارد بر جسم را در نظر بگیریم و نیروهایی که مستقیماً بر جسم اثر نمی‌کنند را حذف کنیم. اما قبل از آن که بتوانیم نیروهای خارجی را رسم نماییم، باید در ابتدا جسم آزاد موردنظر را تعیین نماییم. در اکثر موارد این جسم می‌تواند جسمی باشد که معادلات تعادل مربوط به آن، دارای کمترین تعداد مجھول ممکن است. این جسم را از زمین و هر نیروهای جسمی قابل توجهی مثل جاذبه گرانشی یا مغناطیسی وجود داشته باشند، باید در نمودار جسم آزاد رسم شوند. مرحله‌ی دوم بعد از انتخاب جسم آزاد، تعیین کردن نیروهای خارجی (مقدار - امتداد و جهت) می‌باشد. به صورت خیلی ساده نیروی خارجی نیروی می‌باشد که از خارج به جسم آزاد وارد می‌شود (نیروهایی که از خارج دایره‌ی رسم شده در اطراف جسم آزاد آن وارد می‌شوند را می‌توان نیروی خارجی فرض کرد).

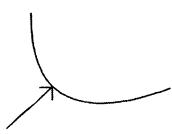
توجه داشته باشید که وقتی جسم آزاد، از چند بخش ساخته شده است، نیروهایی که بخش‌های مختلف به یکدیگر وارد می‌کنند، نیروهای داخلی‌اند و نباید در نمودار جسم آزاد رسم شوند. مقدار و امتداد نیروهای خارجی معلوم را باید بر روی نمودار جسم آزاد مشخص نمود. نیروهای مجھول که جهتشان نیز معلوم نیست، توسط بردارهایی با جهت دلخواه در نظر گرفته می‌شوند. اگر جهت درست فرض شده باشد محاسبات مقدار آن را مثبت و در غیر این صورت مقدار آن را منفی نشان خواهد داد.

برای تعیین نیروهایی که دو جسم از طریق یک اتصال به هم انتقال می‌دهند می‌توان اجسام را به‌طور ذهنی در سه راستای عمود بر هم حرکت داد. در راستاهایی که بر اثر وجود اتصال حرکت نسبی کند یا متوقف می‌شود در نمودار آزاد دو جسم در محل اتصال می‌توان یک مولفه نیرو قرار داد و در هر راستایی که بر اثر وجود اتصال دوران دو جسم نسبت به هم کند یا متوقف می‌شود، در نمودار آزاد دو جسم، در محل اتصال، می‌تواند یک گشتاور جفت (ممان) وجود داشته باشد.

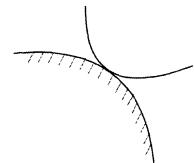
اتصالات استاندارد

تعیین نیروی خارجی (راستا - جهت)

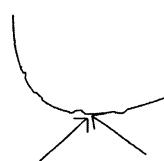
نیروی تماس فشاری و عمود بر سطح است.



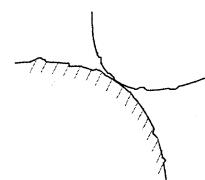
۱- سطوح صاف بدون اصطکاک



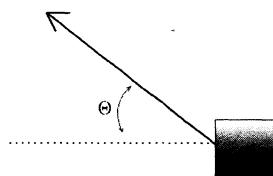
نیروی تماس دارای دو مولفه فشاری قائم و مماسی (اصطکاک) است.



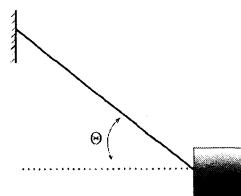
۲- سطوح ناصاف



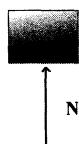
نیروی کششی در راستای طناب، کابل، تسمه یا زنجیر است



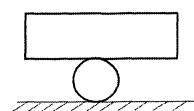
۳- طناب، کابل، تسمه یا زنجیر



نیروی فشاری عمود بر سطح تکیه گاه است

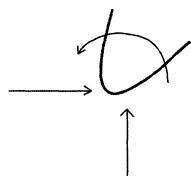


۴- تکیه گاه غلتکی یا ساقمه ای

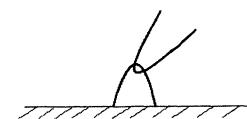


دو مولفه نیروی فشاری عمود بر هم بر آن وارد می شود. در صورتی که آزاد

به چرخش نباشد یک ممان هم به آن وارد می شود

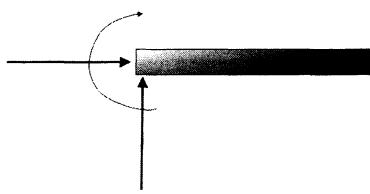


۵- اتصال پینی

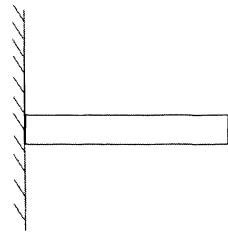


نیروی محوری، نیروی برشی، و ممان خمشی

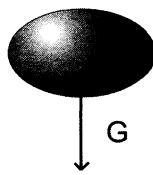
۶- تکیه گاه ثابت



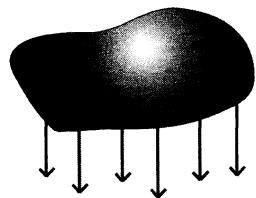
برآیند نیروی گرانشی که از مرکز جرم می‌گذرد.



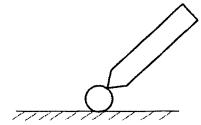
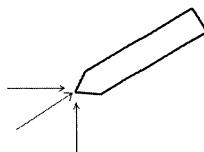
۷- نیروی گرانشی



سه نیروی دوبعدی عمودبرهم (سه بعدی)



۸- اتصال توپی (مفصلی)



مراحل رسم نمودار جسم آزاد:

۱- انتخاب جسم آزاد موردنظر

۲- جدا کردن جسم آزاد موردنظر از سایر اجزا توسط یک دایره فرضی

۳- در نظر گرفتن تمام نیروهایی که از خارج دایره به جسم وارد می‌شوند (نیروهای خارجی) با کمک جدول بالا

۴- در نظر گرفتن نیروی گاذبه‌ی گرانشی یا مغناطیسی به عنوان نیروی خارجی در صورت لزوم

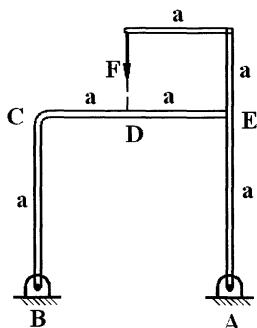
توجه شود که در ادامه‌ی مطلب هر کجا نمودار جسم آزادی رسم شده باشد به آن معنی است که تمام مراحل بالا طی شده است و برای جلوگیری از تکرار از آوردن تک به تک مراحل خودداری شده است. به هر حال، خواننده خود می‌تواند برای تمرین بیشتر این مراحل را انجام دهد.

اعضای دو نیرویی:

در اعضای دو نیرویی نیروهای عکس‌العمل، در امتداد خطی است که ابتدا و انتهای سازه را به هم وصل می‌کند. این نیروها برابر و مخالف هم هستند.

اعضای دو نیرویی: هر گاه یک عضو یا یک جسم فقط در دو نقطه تحت بارگذاری قرار بگیرد، در هنگام رسم دیاگرام آزاد نیروی این عضو که به منظور نوشتن روابط تعادل استاتیکی نوشته می‌شوند، عکس‌العمل‌ها در این دو نقطه در راستای خطی خواهند بود که ابتدا و انتهای این دو نقطه را به هم وصل می‌کنند. مثال‌های زیر، نمونه‌ای از این نوع نیروها را بر روی سازه‌ها یا اجسام نشان می‌دهند.

مثال: عکس العمل نقطه A از کدام نقطه می‌گذرد



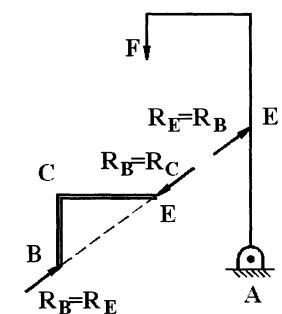
B (۱)

C (۲)

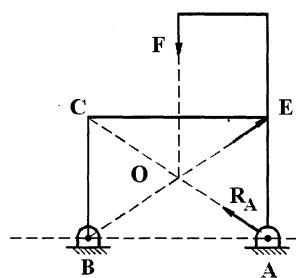
D (۳)

E (۴)

گزینه ۲ صحیح است. زیرا عضو BCE یک عضو دو نیرویی است و هنگام نوشتن دیاگرام آزاد به صورت زیر در می‌آید.

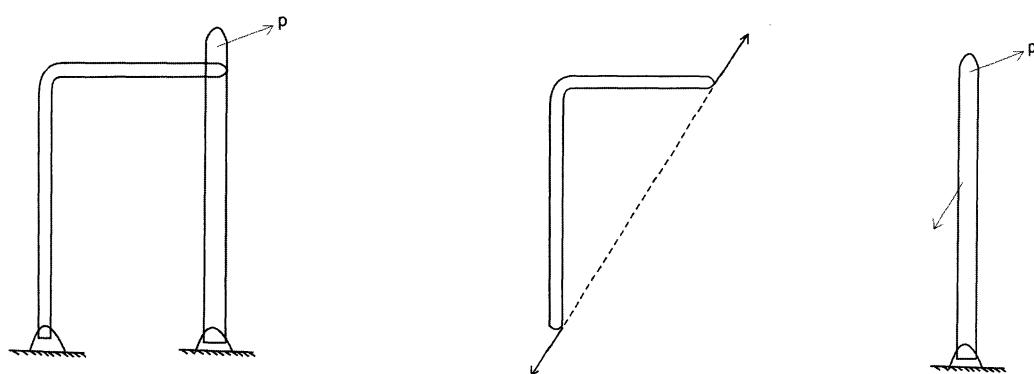


از طرفی عضو FEA یک عضو سه نیرویی است که هر سه نیرو باستی در صفحه یکدیگر را در یک نقطه قطع کنند (اصولاً در استاتیک سه نیرو و در یک صفحه موقعی در حال تعادل هستند که سه نیرو حتماً یکدیگر را در یک نقطه قطع کنند). یعنی سه نیروی اعمال شده در نقطه F و E و A بر روی دیاگرام آزاد عضو FEA باستی بالاجبار از نقطه O، نقطه‌ی تقاطع امتداد سه نیرو یا راس C در مستطیل AECB بگذرد. لذا گزینه ۲ صحیح است.



خطچین فرضی BE، خطی می‌باشد که ابتدا و انتهای سازه‌ی دو نیرویی را به هم وصل کرده و نیروهای R_E, R_B در امتداد آن می‌باشند.

اگر اعضا دو نیرویی نباشد، یک بار کل جسم را در نظر می‌گیریم و دیاگرام جسم آزاد آن را می‌کشیم و سه معادله تعادل را برای آن می‌نویسیم. سپس یک جزء را جدا کرده و معادلات تعادل آن را می‌نویسیم. (نمونه آن بعداً در قابها بحث می‌شود). شکل زیر دیاگرام آزاد یک عضو دو نیرویی را نشان می‌دهد.



اعضای سه نیرویی:

سه نیروی واقع بر یک جسم هنگامی در حال تعادل هستند که امتداد هر سه نیرو از یک نقطه بگذرد. یعنی خطوط اثر سه نیرو، باید متقارب باشد. اگر متقارب نباشد، آنگاه یکی از نیروها گشتاوری حول نقطه تقارب دوتای دیگر اعمال می‌کند که با صفر بودن گشتاور نیروها حول هر نقطه، با فرض تعادل در آن نقطه در تناقض است. تنها استثنای زمانی است که سه نیرو موازی باشند که در این صورت می‌توان نقطه تقارب را در بی‌نهایت در نظر گرفت.

فصل دوم

معادلات تعادل

تعادل را حالتی تعریف می‌کنیم که در آن برآیند همه نیروهای وارد بر جسم برابر صفر است. به عبارت دیگر جسم وقتی در تعادل است که همه نیروها و گشتاورهای وارد بر آن، در توازن باشند. معادلات تعادل را در حالت‌های خاص زیر در نظر می‌گیریم :

تعادل نیروهای هم‌صفحه

الف) نیروهای متقاطع: هر یک از مجموعه معادلات زیر می‌تواند تعادل یک سیستم نیروهای متقاطع را تضمین نماید.

$$1 - \sum F_y = 0, \quad \sum F_x = 0$$

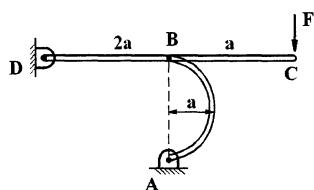
$\sum M_A = 0, \quad \sum F_x = 0$ یعنی نوشتمن شرط تعادل نیروها در دو راستای عمود برهم که نقطه‌ای دلخواه A است که گشتاورها حول نقطه A تعادل نیروها در راستای محور x را دارند.

$\sum M_B = 0, \quad \sum M_A = 0$ یعنی صفر بودن گشتاورها حول دو نقطه دلخواه A و B که با مبدأ مختصات روی یک خط راست قرار ندارند.

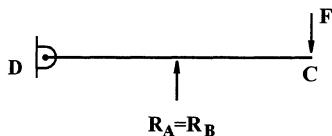
ب) نیروهای موازی: هر یک از مجموعه معادلات زیر، می‌تواند تعادل یک سیستم نیروهای موازی را تضمین کند.

$\sum M_A = 0, \quad \sum F = 0$ یعنی صفر بودن گشتاور نیروها در راستای اثربار و صفر بودن گشتاور نیروها حول نقطه دلخواه A است.

$\sum M_B = 0, \quad \sum M_A = 0$ یعنی صفر بودن گشتاور نیروها، حول دو نقطه دلخواه A و B به شرطی که خط واصل نقاط A و B با امتداد نیروها موازی نباشد.



مثال: عکس العمل A کدام است مشروط بر این که عضو نیم‌دایره AB دارای شعاع مساوی a باشد.



حل: عضو AB دو نیروئی است، لذا دیاگرام آزاد آن بهصورت زیر میباشد. برای حل مسئله از حالت $\Sigma M_D = 0$ ، $\Delta F_x = 0$ استفاده میکنیم.

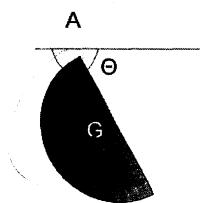
$$\Sigma F_x = 0 \Rightarrow R_A = R_B$$

$$\Sigma M_D = 0 \Rightarrow F(3a) = R_B(2a) \Rightarrow$$

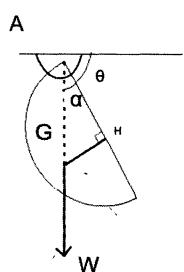
$$F(3a) = R_A(2a)$$

$$R_A = 1.5F$$

مثال: در عضو نیم‌دایره‌ای زیر زاویه θ ، تعادل کدام است. مشروط بر این‌که وزن عضو نیم‌دایره W فرض گردد.



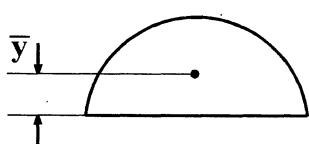
حل: برای حل مسئله از حالت $\Sigma M_D = 0$ ، $\Sigma F_x = 0$ استفاده میکنیم. عضو یا جسم دو نیرویی است که در دو نقطه A و G تحت نیرو قرار دارد و این دو نیرو حتماً در امتداد خط قائم که وزن در آن راستا است قرار می‌گیرد یعنی: به عبارت دیگر در صورتی که دقیقاً در زیر نقطه‌ی A قرار نداشته باشد، شرط برقرار نخواهد بود. $\Sigma m_A = 0$



مثلث AGH یک مثلث قائم‌الزاویه است. به طوری که:

$$\tan \alpha = \frac{GH}{AH} = \frac{GH}{R}$$

از طرفی در شکل مقابل داریم:



$$\bar{y}g = \frac{4R}{3\pi}$$

پس

$$\overline{GH} = \frac{4}{3} \frac{R}{\pi}$$

$$\tan \alpha = \frac{4R}{3\pi \cdot R} = \frac{4}{3\pi}$$

از طرفی $\alpha + \theta = 90^\circ$ است، زیرا جسم عضو دو نیروئی است که نیروها در امتداد خط قائم AG قرار گرفته‌اند پس:

$$\tan \alpha = \cot g \theta = \frac{4}{3\pi}$$

$$\theta = \operatorname{arc cot g} \frac{4}{3\pi}$$

ج) نیروهای غیرمتقطع: هر یک از مجموعه معادلات زیر، می‌تواند تعادل یک سیستم نیروهای غیرمتقطع را تضمین کند.

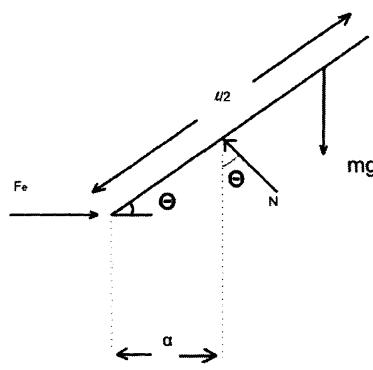
۱- $\sum M_A = 0$ ، $\sum F_y = 0$ ، $\sum F_x = 0$ نقطه A

۲- $\sum M_B = 0$ ، $\sum M_A = 0$ ، $\sum F_x = 0$ دلخواه A و B به شرطی که خط واصل نقاط A و B بر راستای محور x عمود نباشد.

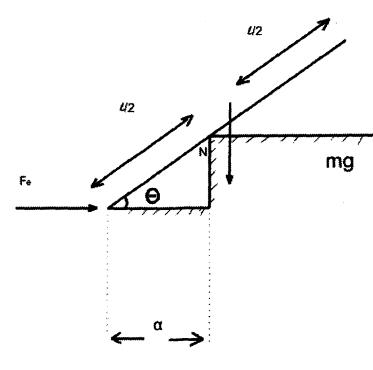
۳- $\sum M_C = 0$ ، $\sum M_B = 0$ ، $\sum M_A = 0$ روی یک خط راست قرار نگرفته باشند.

مثال: تیر باریک یکنواختی به جرم M مطابق شکل زیر روی لبه چاقویی قرار گرفته به طوری که عکس العمل لبه عمود بر تیر است. با فرض این‌که دیواره عمودی در سمت چپ کاملاً صاف باشد، زاویه θ برای تعادل تیر چقدر است. (سیستم نیروهای وارد بر تیر صفحه‌ای و متقطع است).

حل: برای حل مسئله ابتدا با انتخاب تیر به عنوان جسم آزاد، دیاگرام آزاد آن را مطابق شکل (۲) رسم می‌کنیم و با در نظر گرفتن شرط $\sum M_0 = 0$ ، $\sum F_y = 0$ ، داریم:



(2)



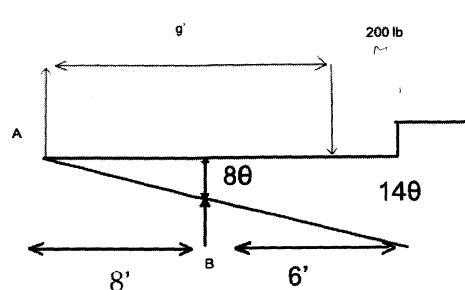
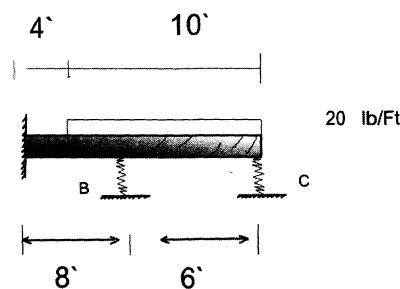
(1)

$$\sum M_0 = +N \frac{a}{\cos \theta} - Mg \left(\frac{1}{2} \ell \cos \theta \right) = 0 \quad (1)$$

$$\sum F_y = 0 = N \cos \theta - Mg = 0 \rightarrow N = \frac{Mg}{\cos \theta} \quad (2)$$

$$1,2 \Rightarrow \frac{Mg}{\cos \theta} \frac{a}{\cos \theta} - Mg \left(\frac{1}{2} \ell \cos \theta \right) = 0 \rightarrow \cos \theta = \sqrt[3]{\frac{2a}{\ell}}$$

مثال: تیر صلب زیر در نقطه A دارای اتصال پینی است و در نقاط C، B در نقاط C، B روی دو فنر قرار گرفته است. این تیر تحت بار یکنواخت 20lb/Ft مطابق شکل قرار گرفته است. عکس العمل در A و نیرو در هر فنر چقدر است؟



حل: سیستم نیروهای صفحه‌ای موازی است. با فرض زاویه θ کوچک، تغییر طولهای دو فنر B ، C به ترتیب 8θ ، 14θ است. و بنابراین نیرو در فنرهای B و C به ترتیب $1920\theta = 1920(0.0288) = 55.3\text{lb}$ ، $3360\theta = 3360(0.0288) = 96.8\text{lb}$

$$\sum M_A = 0 = -200 \times 9 + 1920\theta \times 8 + 3360\theta \times 14 \rightarrow \theta = 0.0288 \text{ rad}$$

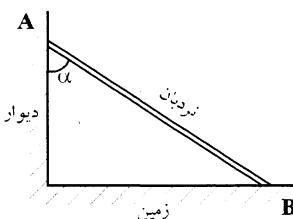
$$F_B = 1920\theta = 1920(0.0288) = 55.3\text{lb}$$

$$F_C = 3360\theta = 3360(0.0288) = 96.8\text{lb}$$

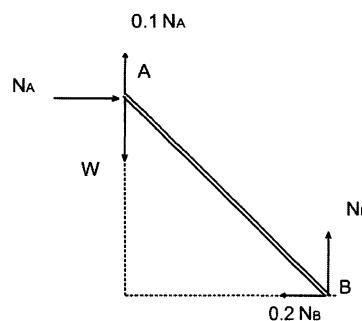
$$\sum F_y = 0 = F_A + 55.3 + 96.8 - 200 \rightarrow F_A = 47.9\text{lb}$$

در ساده‌سازی، بار یکنواخت آن را به صورت یک بار 200lb (20×10) از A از $4' + \frac{10'}{2} = 9'$ اعماق می‌شود در نظر گرفتیم.

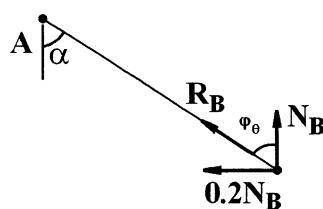
مثال: یک شخص به وزن W می‌خواهد خود را به انتهای نردهبان برساند. می‌نیم زاویه α چقدر است؟ (یعنی زاویه α را طوری تعیین کنید که وقتی شخص در نقطه A باشد نردهبان سر نخورد)



مشروط بر این که ضریب اصطکاک نردهبان با زمین 0.2 و با دیوار 0.1 و نردهبان سبک و از وزن آن صرف‌نظر شود.



حل: حل این مثال از روی تعادل استاتیکی به طور مستقیم وقتی گیر است. لذا از خاصیت دو نیرویی بودن عضو استفاده می‌شود یعنی: فرض می‌کنیم شخصی در انتهای نردهبان، نقطه A قرار گرفته و آغاز لغزش در نردهبان فرا می‌رسد. پس دیاگرام آزاد به صورت زیر است.



چون عضو (نردهبان) دو نیروئی می‌باشد، پس عکس‌العمل نیروها بایستی در راستای نردهبان باشد. یعنی مثلثاً در نقطه B حتماً R_B بایستی در امتداد نردهبان باشد. زاویه بین N_B , R_B زاویه اصطکاک φ_θ است (زاویه بین نیروی عمود بر یک جسم با نیروی عکس‌العمل جسم را زاویه اصطکاک لغزشی φ_θ نامند) که همواره $\tan \varphi_\theta = \mu_B$ می‌باشد (ضریب اصطکاک لغزشی بین نردهبان با زمین است). پس:

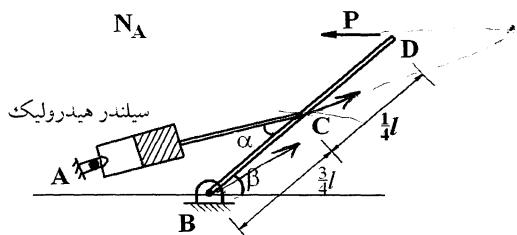
$$\tan \varphi_\theta = \mu_B = 0.2$$

از طرفی با توجه به شکل (۲) $\varphi_\theta = \alpha$ است. پس:

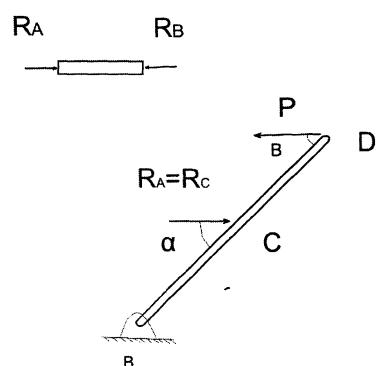
$$\tan \alpha = 0.2 \Rightarrow \boxed{\alpha = \arctan 0.2}$$

مثال: عکس العمل تکیه گاه A کدام است.

نیروی P، افقی اعمال شده است.



حل: سیلندر یک عضو دو نیرویی است. پس عکس العمل $R_A = R_L$ و در امتداد سیلندر واقع می‌گردد یعنی (شکل ۱):

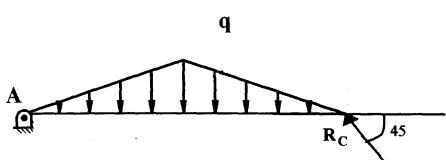


(۱)

$$\sum M_B = 0$$

$$\rightarrow PL \sin \beta = R_c \left(\frac{3L}{4} \right) \sin \alpha \rightarrow PL \sin \beta = R_A \left(\frac{3l}{4} \right) \sin \alpha$$

$$R_A = \frac{4P \sin \beta}{3 \sin \alpha}$$



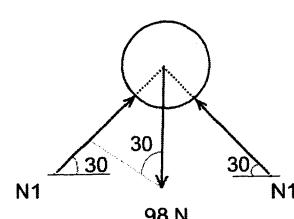
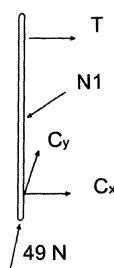
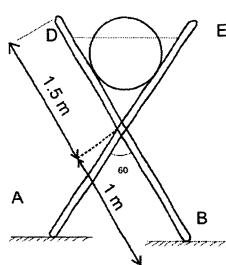
مثال: عکس العمل تکیه گاه C چقدر است؟

حل درافائی:

عضو AC یک عضو دونیروئی است و با نوشتن رابطه ممان حول نقطه A، عکس العمل محاسبه می‌گردد.

$$\sum M_A = 0 \Rightarrow R_c \text{ محسوبه می‌شود}$$

مثال: استوانه‌ای به قطر 1 متر و وزن 10 کیلوگرم بین دو بازو مطابق شکل قرار گرفته است، به طوری که دو بازو، با هم زاویه 60 درجه می‌سازند. با فرض صاف بودن زمین، نیروی کشش در طناب DE را پیدا کنید؟



ابتدا کل جسم را به عنوان جسم آزاد در نظر می‌گیریم، به دلیل تقارن می‌توان به راحتی محاسبه نمود که نیرو در تکیه‌گاه‌های A، B برابر و نصف نیروی وزن استوانه است. $F_A = F_B = 49N$. نیروی عکس العمل استوانه که بر بازو عمود است، از دیاگرام جسم آزاد استوانه به راحتی بدست می‌آید :

$$\sum F_y = 0 = 2N_1 \sin 30 - 98 \rightarrow N_1 = 98N$$

فاصله نقطه اثر نیروی N_1 تا پین C مطابق با شکل زیر برابر است با : ۰.۸۶۶m حال با استفاده از دیاگرام آزاد یکی از بازوها، داریم :

$$\sum M_C = 0 = -T \times 1.5 \cos 30 + 98 \times 0.866 + 49 \times 1 \sin 30$$

$$\rightarrow T = 84.2N$$

$$\tan(30) = \frac{ON}{NC} \Rightarrow NC = \frac{ON}{\tan(30)} = \frac{0.5}{\tan(30)} = 0.866 m$$

تعادل نیروهای غیرهم‌صفحه (سه‌بعدی)

الف) نیروهای غیرمتقاطع و غیرموازی: شرط لازم و کافی برای تعادل در این حالت که کلی ترین حالت است عبارتست از برقراری هر شش معادله زیر:

$$\sum F_x = 0, \quad \sum F_y = 0, \quad \sum F_z = 0, \quad \sum M_x = 0, \quad \sum M_y = 0, \quad \sum M_z = 0$$

دو حالت بعد که مورد بررسی قرار می‌گیرند، حالت‌های خاص این سیستم هستند.

ب) نیروهای متقاطع: مجموعه معادلات زیر، برای تعادل یک سیستم نیروی متقاطع و غیرهم‌صفحه لازم است:

$$\sum F_x = 0, \quad \sum F_y = 0, \quad \sum F_z = 0$$

معادله $\sum M = 0$ می‌تواند جایگزین یکی از معادلات فوق گردد. اما باید توجه داشته باشید که اگر مثلاً جایگزین $\sum F_z = 0$ گردد $\sum M$ باید مجموع گشتاور نیروها حول محوری باشد که نه با محور z موازی است و نه آن را قطع می‌کند.

ج) نیروهای موازی: مجموعه معادلات زیر برای تعادل یک سیستم نیروی موازی و غیرهم‌صفحه لازم است :

$$\sum F_y = 0, \quad \sum M_x = 0, \quad \sum M_z = 0$$

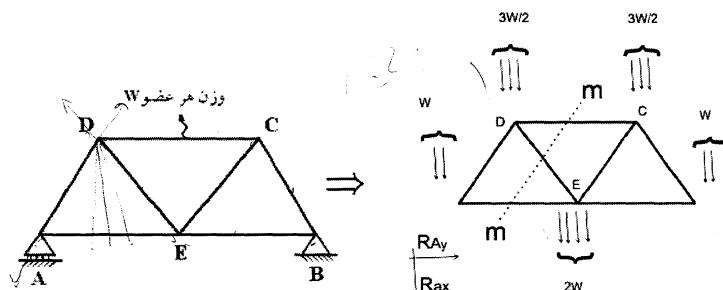
y محوری است که راستای آن با راستای نیروهای موازی یکی است.

فصل سوم

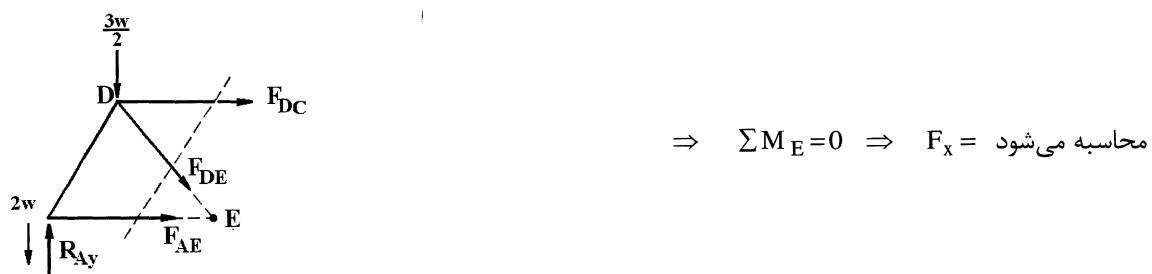
خرپاها و قاب‌ها

خرپاها

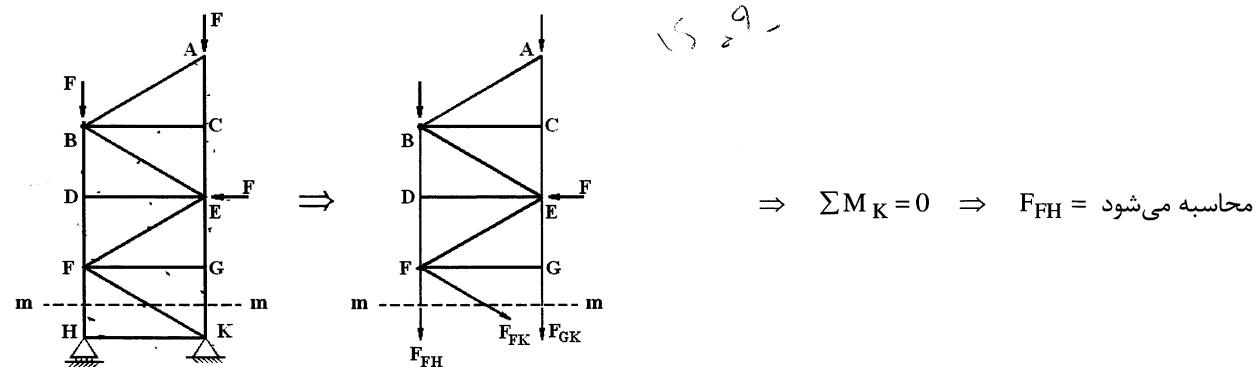
خرپاها را اصولاً در مسائل مهندسی مکانیک، بایستی به صورت اعضای دو نیروئی نگاه کرد. لذا چنانچه نیروئی به بدنه اعضاء اعمال گردد (مانند نیروی وزن عضو یا دیگر نیروهای خارجی)، شایسته است که ابتدا این نیروها به مفاصل منتقل گردد و سپس طبق رعایت عضو دو نیروئی مساله را حل نمود. مثلاً در سازه زیر که وزن هر میله W است داریم:



حال، مثلاً برای تعیین نیروی عضو DC مقطع mm را انتخاب می‌کنیم. دقت شود که چون تکیه‌گاه A و B در دو طرف مقطع قرار گرفته است. ابتدا بایستی با رسم دیاگرام آزاد کل جسم مقادیر تکیه‌گاه‌های R_{Ax} , R_{By} , R_{Ay} را محاسبه نمود و سپس نیروی وارد بر عضو DC را محاسبه نمود.



اصلًا در مسائلی که تکیه‌گاهها در دو طرف مقطع برش خورده mm قرار می‌گیرد دیگر نیاز به محاسبه تعیین نیروهای عکس‌العمل تکیه‌گاهها نمی‌باشد و می‌توان نیروی وارد بر عضو را مستقیماً محاسبه نمود (به خصوص در حل مسائل تستی به این موضوع دقت شود). مثلاً در سازه زیر برای محاسبه نیروی وارد بر عضو FH دیگر نیازی به محاسبه عکس‌العمل‌های H و K نمی‌باشد، مستقیماً با انتخاب برش mm مساله حل می‌گردد.

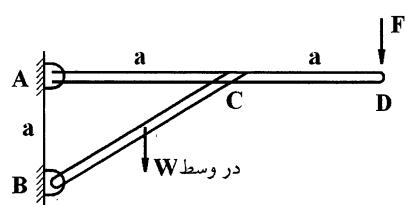


به مثال‌های این فصل در صفحات بعدی دقت گردد.

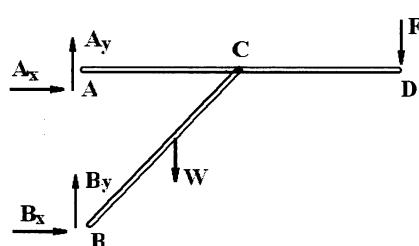
قباها:

اصلًا در قاب‌ها سه نوع مساله (مثلاً مسائل ۱، ۲، ۳ در زیر) مطرح هستند. در امتحانات کنکور با توجه به محدودیت زمانی اصلًا مساله نوع اول مطرح نمی‌باشد و فقط مسائل نوع دوم و سوم مطرح هستند. به مسائل در زیر دقت گردد.

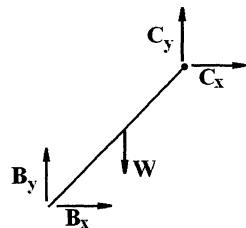
مسائل نوع اول: معمولاً حل آن‌ها زمان بر است و در امتحانات کنکور به روش تستی اصلًا چنین مسائلی مطرح نمی‌شوند. مثلاً در قاب زیر نیروی عکس‌العمل تکیه‌گاه B چقدر است.



در این نوع مسائل در ظاهر چهار مجھول A_y , B_x , A_x , B_y وجود دارد و برای حل آن‌ها نهایتاً ۶ معادله با ۶ مجھول حاصل می‌گردد و مجھولات از این معادلات استخراج می‌شوند یعنی:
معادله تعادل با ۴ مجھول A_y , A_x , B_x , B_y از دیاگرام آزاد مقابله، حاصل می‌شوند.



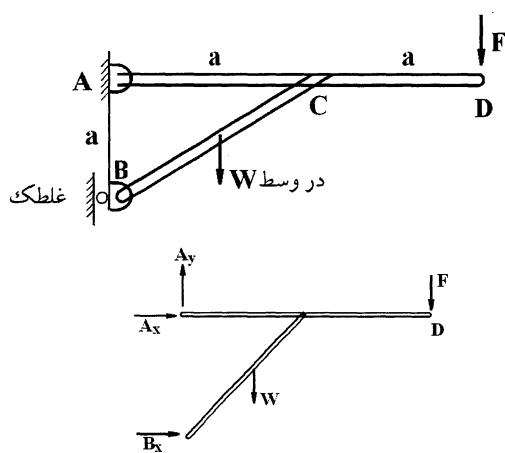
حال اجزا را جدا می کنیم، یعنی:



3 معادله تعادل با 2 مجهول جدید C_y, C_x حاصل می شوند.

در مجموع، با توجه به مطالب بالا 6 مجهول، حاصل شده و نهایتاً B_y, B_x از آن استخراج می شوند.

مسائل نوع دوم : مثلاً در قاب ریزی نیروی عکس العمل B کدام است.



در این مسائل چون یک تکیه گاه غلطک دارد لذا در ظاهر

سه مجهول A_x, A_y و B_x وجود دارد و با نوشتن دیاگرام

آزاد کل جسم به سادگی عکس العمل B محاسبه می گردد.

یعنی:

$$\sum M_A = 0 \Rightarrow B_x = 0$$

محاسبه می گردد

یعنی با نوشتن یک معادله تعادل عکس العمل محاسبه می گردد.

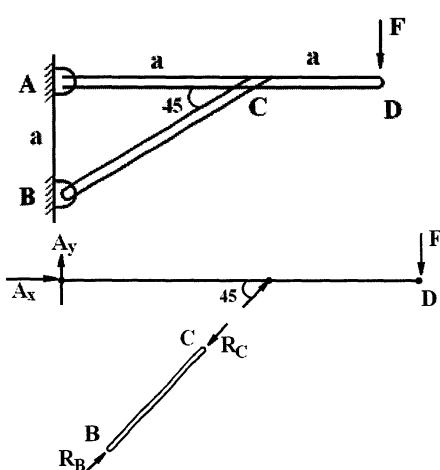
مسائل نوع سوم : عکس العمل B محاسبه گردد.

در این نوع مساله مانند مساله نوع اول صفحه قبل در ظاهر چهار

مجهول B_y, B_x, A_y, A_x وجود دارد و بر خلاف مساله نوع اول

عضو BC یک عضو دو نیرویی است که حل این نوع قابها را آسان

می سازد. یعنی با نوشتن رابطه تعادل زیر عکس العمل B یعنی R_B محاسبه می گردد.



می سازد. یعنی با نوشتن رابطه تعادل زیر عکس العمل B یعنی R_B محاسبه می گردد.

$$\sum M_A \Rightarrow F(2a) = R_B a \sin 45$$

$$R_B = \frac{2aF}{a \sin 45} = \frac{2F}{\sin 45}$$

مسائل خرپاها

تعریف : خرپا مجموعه‌ای از اعضای صلب است که از انتهای به هم متصل‌اند و همه در یک صفحه قرار دارند و در مجموع به صورت یک جسم صلب در نظر گرفته می‌شوند. در مورد خرپاها نکات زیر را باید در نظر داشته باشید:

- ۱- اعضای خرپاها معمولاً در مقایسه با بارهای خارجی اعمال شده، بدون وزن در نظر گرفته می‌شوند.
- ۲- نیروهای خارجی فقط روی محل‌های اتصال اعضا اعمال می‌شوند و اتصال اعضا و انتقال نیرو بین آنها از طریق پین صورت می‌گیرد.
- ۳- اعضای تشکیل‌دهنده خرپا، همه عضوهای دو نیرویی هستند. یعنی امتداد نیروی داخلی هر عضو منطبق بر خط گذرنده از دو سر مفصل است.

۴- در صورتی که نتوان از وزن عضو، در برابر نیروی خارجی اعمال شده صرف‌نظر کرد، وزن عضو $\frac{W}{2}$ ، را می‌توان با دو نیروی روی مفصل دو عضو جایگزین نمود، (طبعتاً جهت نیروی وزن به سمت پایین خواهد بود).

۵- اگر بار گسترده روی اعضا بود، آن را تبدیل به بار منفرد کرده و به دو سر عضو منتقل می‌کنیم و با المان گیری مقدار مولفه‌ها را بدست می‌آوریم.

روش‌های حل مسائل خرپا:

الف) روش مفاصل:

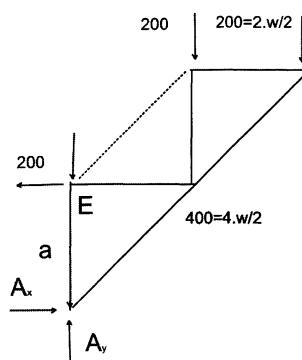
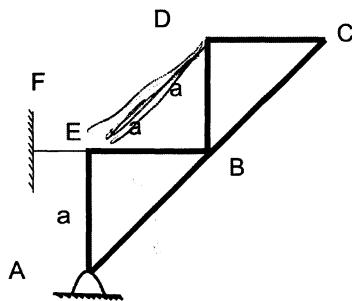
ابتدا دیاگرام آزاد همه پین‌های موجود در مفاصل خرپا را رسم می‌کنیم. سپس از مفصلی شروع به حل می‌کنیم که ماکزیمم ۲ مجھول (و یا بهطور کلی کمترین تعداد مجھول را) داشته باشد و در آن مفصل از دو معادله $\sum F_y = 0$ ، $\sum F_x = 0$ دو مجھول را بدست می‌آوریم. حال به سراغ مفصل بعدی می‌رویم. برای سه نیروی متقارب، از رابطه سینوس‌ها استفاده می‌کنیم.

ب) روش مقاطع :

در این روش خرپا، با یک مقطع فرضی و مناسب بریده می‌شود و با اعمال سه معادله تعادل $\sum M = 0$ ، $\sum F_y = 0$ ، $\sum F_x = 0$ در هر مقطع، مجھولات بدست می‌آیند. حتی‌الامکان سعی می‌شود، مقطع برش شامل اعضایی باشد که امتداد آنها از مرکز گشتاور گیری بگذرد، زیرا گشتاور این نیروها صفر خواهد شد.

در ادامه با ذکر مثال‌هایی این روش‌ها توضیح داده شده است.

مثال (تست سال ۶۹): وزن هر یک از میله‌ها ۲۰۰N است و از وزن کابل‌های EF, DE صرف‌نظر می‌شود. نیروی اعمال شده به تکیه‌گاه A چقدر است؟



ابتدا دیاگرام آزاد کل خرپا را رسم می‌کنیم.

با انتخاب نقطه‌ی E، گشتاور، ۳ نیرو یعنی T و A_y و نیروی وزن حذف می‌شود.

$$\sum M_E = 0$$

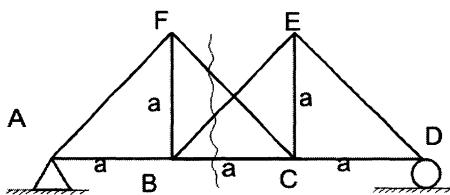
$$A_x a = 400a + 200a + 200(2a) \Rightarrow A_x = 1000N$$

$$\sum F_y = 0$$

$$A_y = 200 + 400 + 200 + 200 = 1200N$$

$$A = \sqrt{A_x^2 + A_y^2} = 1562N$$

مثال (تست سال ۶۹): نیروی عضو FC در سازه مقابله چقدر است؟



8.4 kN (۱)

7.1 kN (۲)

9.5 kN (۳)

12 kN (۴)

ابتدا، کل خرپا را به عنوان جسم آزاد در نظر می‌گیریم:

$$\sum F_x = 0 \rightarrow A_x = 0$$

$$\sum M_A = 0 \rightarrow 15(2a) - D_y(3a) = 0 \Rightarrow D_y = 10kN$$

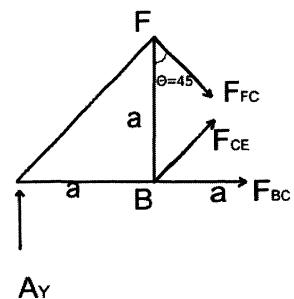
حال برای بدست آوردن نیروی F_{FC} مطابق شکل مقطع می‌زنیم

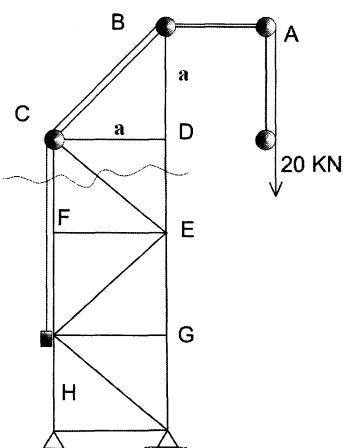
$$\sum M_B = 0 \rightarrow A_y(a) = F_{FC} \left(\frac{\sqrt{2}}{2} \right) a$$

$\sin(45)$
↑

(با در نظر گرفتن کل خرپا به عنوان جسم آزاد) $A_y = 15 - D_y = 15 - 10 = 5kN$

$$F_{FC} = 5\sqrt{2} = 7.1N$$





مثال (تست سال ۶۹): در شکل زیر نیروی اعضای FC ، CE

عبارتند از:

$$CE = 10\sqrt{2} \text{ kN} , \quad FC = 10 \text{ kN} \quad (1)$$

$$CE = 10 \text{ kN} , \quad FC = \frac{10}{\sqrt{2}} \text{ kN} \quad (2)$$

$$CE = 0 \text{ kN} , \quad FC = 10 \text{ kN} \quad (3)$$

$$CE = \frac{10\sqrt{2}}{2} \text{ kN} , \quad FC = 10\sqrt{2} \text{ kN} \quad (4)$$

مطابق شکل مقطع می‌زنیم و دیاگرام آزاد قسمت بالای مقطع را در نظر می‌گیریم.

$$\Sigma M_E = 0 \rightarrow F_{FC}(a) = 20(a) - T(a)$$

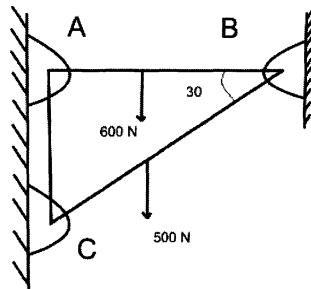
سه نیروی خارجی $T, F_{CF}, 20$ را در نظر می‌گیریم.

$T = 10 \text{ kN}$ نیروی کششی طناب است که مطابق شکل، نصف نیروی اعمال شده است.

مثال: عکس العمل B کدام است؟

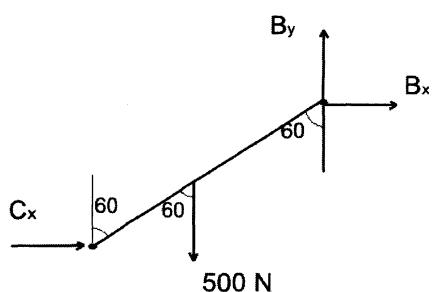
$$\rightarrow F_{CF} = 10 \text{ kN}$$

$$\Sigma F_x = 0 \rightarrow F_{CE} = 0$$



$$AB = \sqrt{3} \text{ m}$$

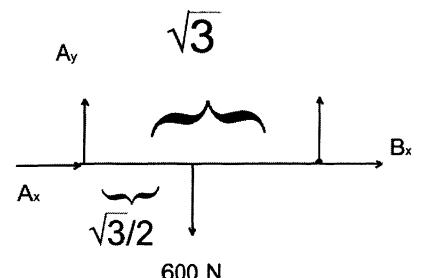
$$BC = 2 \text{ m}$$



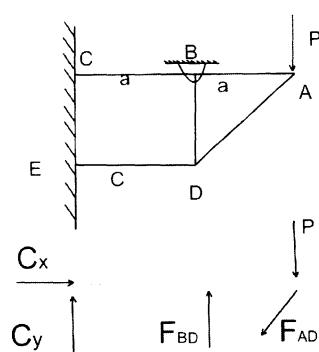
$$((1)) \Sigma M_A = 0 \rightarrow 600 \frac{\sqrt{3}}{2} = B_y \sqrt{3} \Rightarrow B_y = 300 \text{ N}$$

$$((2)) \Sigma M_C = 0 \Rightarrow B_y (2) \sin 60 - B_x (2) \cos 60 + 500 (1) \sin 60 = 0 \Rightarrow B_x = 550\sqrt{3} \text{ N}$$

$$\frac{BC}{2}$$



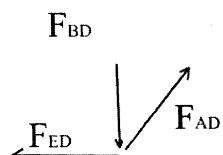
مثال: نیروی عضو BD کدام است؟



$$\sum M_C = 0 \rightarrow F_{BD}(a) + F_{AD}(2a)\sin 45 + P(2a) = 0$$

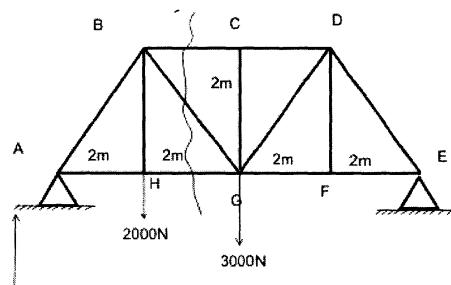
حال پین D را به عنوان یک جسم آزاد در نظر می‌گیریم:

$$F_{BD} = -F_{AD} \cos 45 \rightarrow F_{AD} = -F_{BD}\sqrt{2}$$



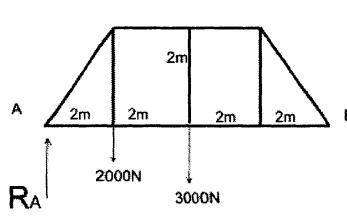
حال F_{AD} را در معادله قبل جایگذاری می‌کنیم.

$$F_{BD}(a) - F_{BD}\sqrt{2}(2a)\sin 45 + 2P = 0 \rightarrow F_{BD} = 2P$$

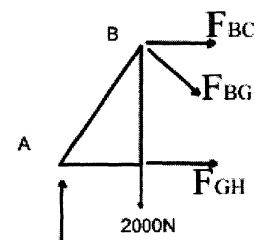


مثال: نیروی عضو GH کدام است؟

ابتدا کل جسم را به عنوان جسم آزاد در نظر می‌گیریم:



(۱)



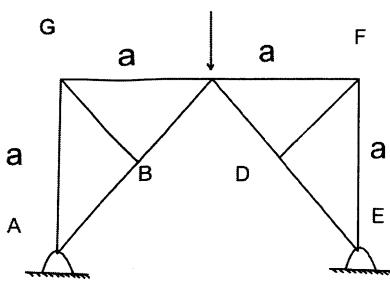
(۲)

$$\sum M_E = 0 \Rightarrow R_A(8) - 2000(6) - 3000(4) = 0 \rightarrow R_A = 3000 \text{ N}$$

حال مطابق شکل (۲) مقطع می‌زنیم و دیاگرام آزاد قسمت سمت چپ مقطع را رسم می‌کنیم.

$$\sum M_B = 0 \rightarrow F_{GH}(2) = R_A(2) \rightarrow F_{GH} = R_A = 3000 \text{ N}$$

مثال (تیست سال ۶۹): در صورتی که تمام زوایا 45° ، 90° باشد نیروهای BC و CF چقدر است؟



$$BC = \frac{200}{\sqrt{2}} \text{ N}, CF = 50 \text{ N} \quad (1)$$

$$BC = \frac{200}{\sqrt{2}} \text{ N}, CF = -50 \text{ N} \quad (2)$$

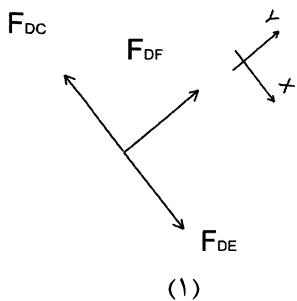
$$BC = \frac{200}{\sqrt{2}} \text{ N}, CF = 0 \text{ N} \quad (3)$$

$$BC = \frac{100}{\sqrt{2}} \text{ N}, CF = 0 \text{ N} \quad (4)$$

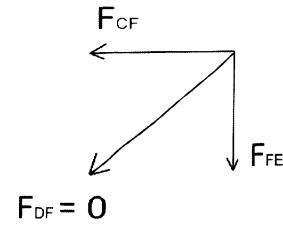
دیاگرام آزاد بینهای C ، F ، D را رسم می‌کنیم.

(۱) $\sum F_y = 0 \Rightarrow F_{DF} = 0$ (شکل (۱))

(۲) $F_{CF} = F_{FE} = 0$ (شکل (۲))

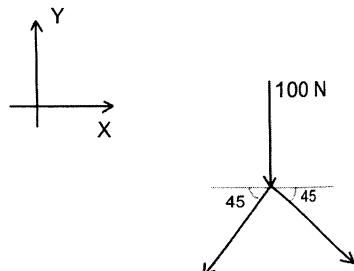


(۱)



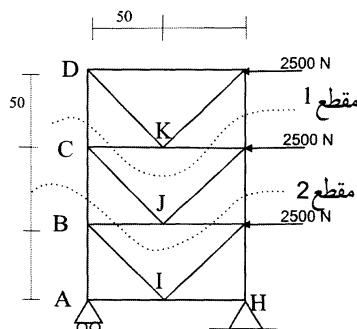
(۲)

(۳) $\sum F_x = 0 \Rightarrow -F_{CB} \cos 45 + F_{CD} \cos 45 = 0 \Rightarrow F_{CB} = F_{CD}$
 $\sum F_y = 0 \Rightarrow -100 - 2F_{CB} \sin 45 = 0 \Rightarrow F_{CB} = \frac{-100}{\sqrt{2}} \text{ N}$



علامت منفی نشان‌دهنده آنست که جهت نیروهای F_{CB} ، F_{CD} را اشتباه انتخاب کرده بودیم. بعد از تغییر دادن جهت نیروها: $F_{CB} = \frac{100}{\sqrt{2}} \text{ N}$

مثال (تست سال ۷۰) : نیروی داخلی در عضو FJ را بدست آورید.



3750 N (۱)

1250 N (۲)

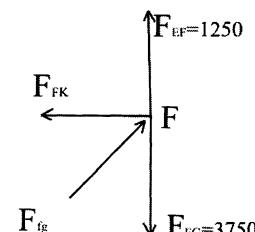
-2500 N (۳)

(۴) هیچ کدام

$$(1) : \sum M_C = 0 \Rightarrow F_{EF}(100) = 2500(50) \Rightarrow F_{EF} = 1250 \text{ N}$$

$$(2) : \sum M_B = 0 \Rightarrow F_{FG}(100) = 2500(50) + 2500(100) \Rightarrow F_{FG} = 3750 \text{ N}$$

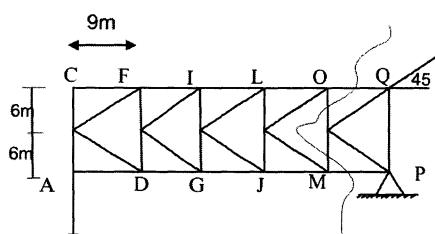
حال دیاگرام آزاد پین F را در نظر می گیریم:



$$\sum F_y = 0 \Rightarrow 1250 - 3750 + F_{FJ} \cos 45 = 0$$

$$F_{FJ} = 3535.5 \text{ N}$$

مثال (تست سال ۷۳) : نیروی موجود در عضو OQ از خربای شکل زیر چقدر است؟

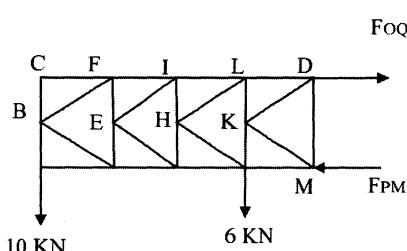


۱) فشاری 34.5 kN

۲) فشاری 30 kN

۳) فشاری 34.5 kN

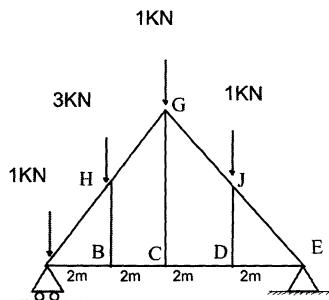
۴) فشاری 4.5 kN



$$\sum M_M = 0 \rightarrow F_{OQ}(12) = 6 \times 9 + 10 \times 9 \times 4$$

$$F_{OQ} = 34.5 \text{ kN}$$

مثال (تست سال ۷۱): در خرپای مقابله نیروی عضو JD چقدر است؟

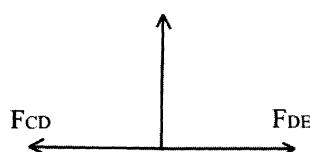


(۱) صفر

(۲) 4 kN

(۳) 3 kN

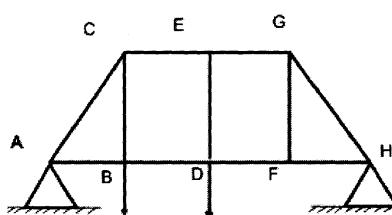
(۴) 6 kN



پین D را به عنوان جسم آزاد در نظر می‌گیریم:

$$\sum F_y = 0 \Rightarrow F_{JD} = 0$$

مثال (تست سال ۷۲): در خرپای مقابله، کدامیک از اعضاء نیرویی تحمل نمی‌کند؟



(۱) ED, CB, GF

(۲) CB, ED

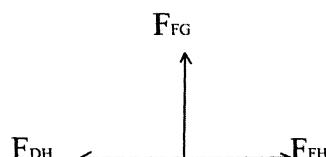
(۳) CB, GF

(۴) ED, GF

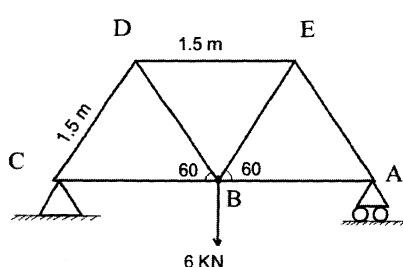
دیاگرام آزاد پین‌های F, E, G را رسم می‌کنیم:

$$\sum F_y = 0 \Rightarrow F_{DE} = 0$$

$$\sum F_y = 0 \Rightarrow F_{FG} = 0$$



مثال (تست سال ۷۷): در خرپای نشان داده شده نیروی داخل عضو BE چقدر است؟



(۱) $F_{BE} = 2\sqrt{3}$ kN

(۲) $F_{BE} = 2\sqrt{3}$ kN و فشاری

(۳) $F_{BE} = 6$ kN و کششی

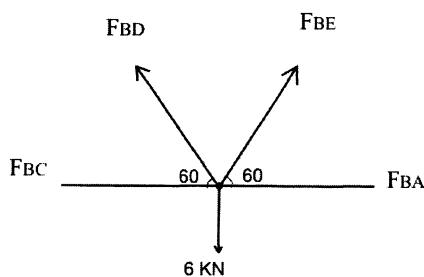
(۴) $F_{BE} = 6$ kN و فشاری

دیاگرام آزاد پین B را رسم می‌کنیم.

$$F_{BC} = F_{BA}$$

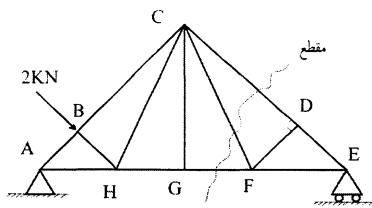
$$F_{BD} = F_{BE}$$

$$\sum F_y = 0 \rightarrow 2F_{BE} \sin 60^\circ = 6 \text{ kN} \Rightarrow F_{BE} = 2\sqrt{3} \text{ kN}$$

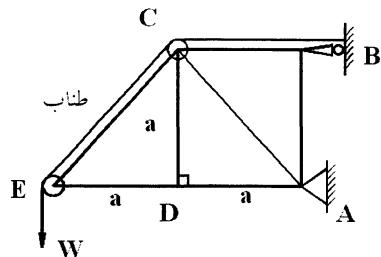
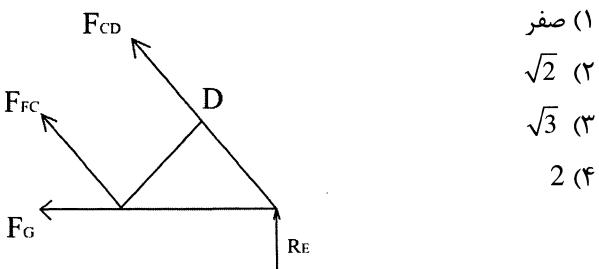


به دلیل وجود تقارن در مسئله، $F_{BC} = F_{BA}$ می‌باشد.

مثال: نیروی داخلی عضو FC را بدست آورید.



$$\sum M_E = 0 \Rightarrow F_{FC} = 0$$

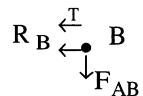


در سیستم خرپای زیر نیروی وارد بر عضوهای AB و CE محاسبه می‌گردد.

مشروط بر این‌که ضریب اصطکاک قرقه و طناب صفر فرض شوند.

(B نقطه‌ی)

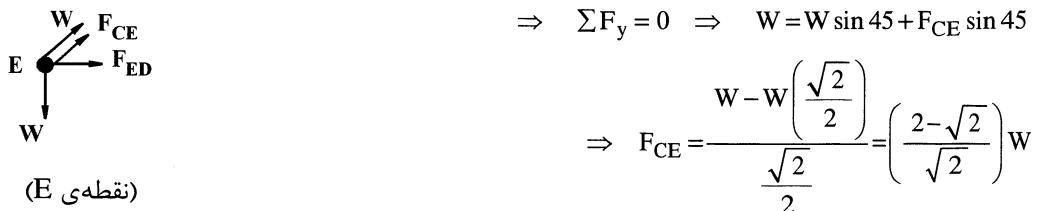
است زیر:



$$\sum F_y = 0 \Rightarrow F_{AB} = 0$$

حل: حال برای محاسبه نیروی CE داریم:

$$\Rightarrow \sum F_y = 0 \Rightarrow W = W \sin 45^\circ + F_{CE} \sin 45^\circ$$



مثال: در خرپای زیر نیروی وارد بر عضو JK چقدر است؟

جواب:

$$F_{JK} = 0$$

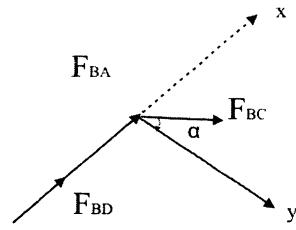
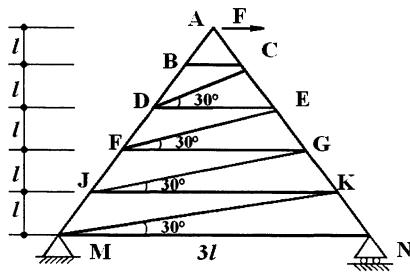
زیرا

$$F_{BC} = F_{DC} = F_{DE} = F_{EF} = F_{FG} = F_{JG} = F_{KJ} = 0$$

به عنوان مثال، در نقطه B: محور عمودی xy را انتخاب
می‌کنیم و رابطه تعادل را می‌نویسیم

$$\sum F_y = 0 \Rightarrow 0 + 0 + F_{BC} \cos \alpha = 0$$

$$F_{BC} = 0$$



فصل چهارم

تیرها

تیرها، اغلب میله‌های بلند منشوری هستند که علاوه بر نیروی محوری و برشی، لنگر خمشی را نیز تحمل می‌کنند. اندازه سطح مقطع این اعضا نسبت به طول شان کوچک است. (تیرها علاوه بر بارگذاری محوری به صورت مایل نیز بارگذاری می‌شوند) تیرهایی که واکنش‌های خارجی تکیه‌گاه آن‌ها را می‌توان تنها با روش‌های استاتیک محاسبه نمود، به تیرهای معین استاتیکی موسومند. تیری که تعداد تکیه‌گاه‌های آن بیش از تعداد موردنیاز برای تامین تعادل است را نامعین استاتیکی می‌نامند و لازم است خواص بار تغییر شکل تیر را علاوه بر معادله‌های تعادل استاتیکی برای تعیین واکنش‌های تکیه‌گاه در نظر بگیریم. در تیرهایی که نیروهای گسترده (متمرکز) دارند، یک روش، استفاده از نوشتن معادلات تعادل (تعادل نیروهای برشی ، تعادل نیروهای محوری، تعادل گشتاورهای خمشی) است. علاوه بر این هر تیر با بار گسترده می‌توان روابطی بدست آورد که به تعیین گسترش‌های گشتاور و برش در طول تیر کمک می‌کند.

$$1) \omega(x) = -\frac{dv}{dx}$$

یعنی شیب نمودار برشی، باید در همه جا برابر منفی مقدار بار اعمالی باشد. این معادله در دو طرف بار متمرکز معتبر است. اما نه در مکان اعمال بار، زیرا تغییر یک باره نیروی برشی، موجب ناپیوستگی می‌شود.

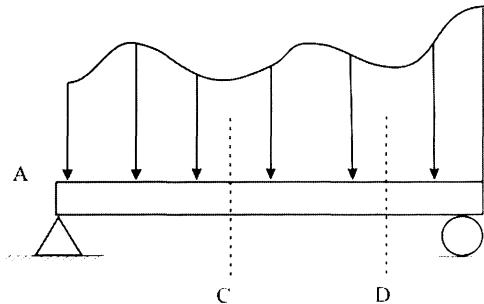
$$2) \omega(x) = -\frac{d^2M}{dx^2}$$

$$3) V = \frac{dM}{dx}$$

یعنی نیروی برشی در هر کجا، برایر شیب منحنی گشتاور است. با انتگرال‌گیری از رابطه پیش، بین دو نقطه، می‌توان تغییر نیروی برشی و اندازه تغییر لنگر خمشی را بدست آورد.

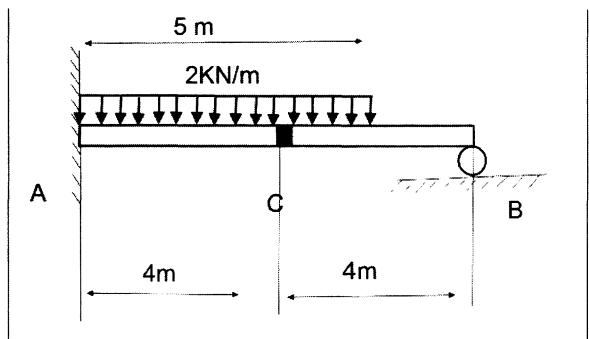
$$V_D - V_C = - \int_{x_c}^{x_D} \omega(x) dx$$

$$M_D - M_C = \int_{x_c}^{x_D} V(x) dx$$



اثر یک لنگر خمی متمرکز، ایجاد جهش به اندازه لنگر خمی در نمودار لنگر خمی - طولی تیر است.

مثال (تست سال ۷۸): دو تیر AC و BC بوسیله پین C به هم متصل شده‌اند، نیروی وارد به پین C را بدست آورید.



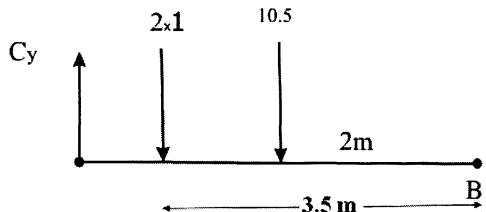
6 KN (۱)

7 KN (۲)

8 KN (۳)

14 KN (۴)

دیاگرام جسم آزاد تیر BC را رسم می‌کنیم.



$$\sum M_B = 0 \rightarrow C_y(4) - 2(1)(3.5) - 2(10.5) \Rightarrow C_y = 7 \text{ KN}$$

$$\sum F_x = 0 \rightarrow C_x = 0$$

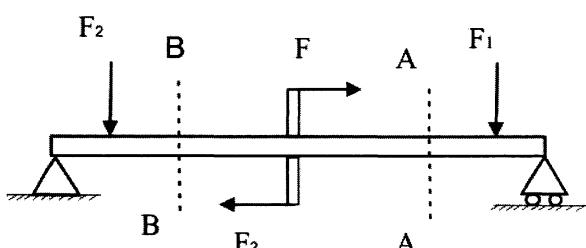
مثال (تست سال ۷۲): در تیر داده شده در شکل مقابل، منظور محاسبه نیروهای محوری و بررسی لنگر خمی تیر در مقاطع AA و BB است. در این دو مقطع

(۱) نیروهای برشی و محوری لنگرهای خمی برابرند

(۲) فقط نیروهای محوری متفاوتند

(۳) فقط لنگرهای خمی دو مقطع متفاوتند

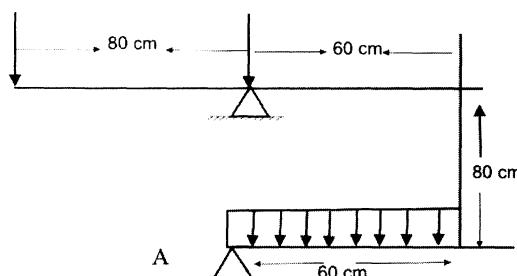
(۴) فقط لنگرهای خمی و نیروهای محوری متفاوتند



در تیر داده شده هیچ نیروی محوری وجود ندارد که در فاصله مقاطع خواسته شده تغییر کند. نیروی برشی هم در فاصله بین مقاطع A-A و B-B تغییر نمی‌کند، زیرا نیروی برشی در فاصله بین دو نیروی F1 و F2 ثابت است. تنها لنگر خمی در فاصله بین A-A و B-B تغییر می‌کند. علاوه بر این کوپل وارد شده در وسط تیر در نمودار لنگر خمی، جهش ایجاد می‌کند. بنابراین گزینه سوم صحیح است.

مثال (تست سال ۷۲): در سیستم در حال تعادل شکل زیر، شدت بار گستردگی بر حسب KN/m برابر است با

۱۸۰۰ N ۲۵۰۰ N



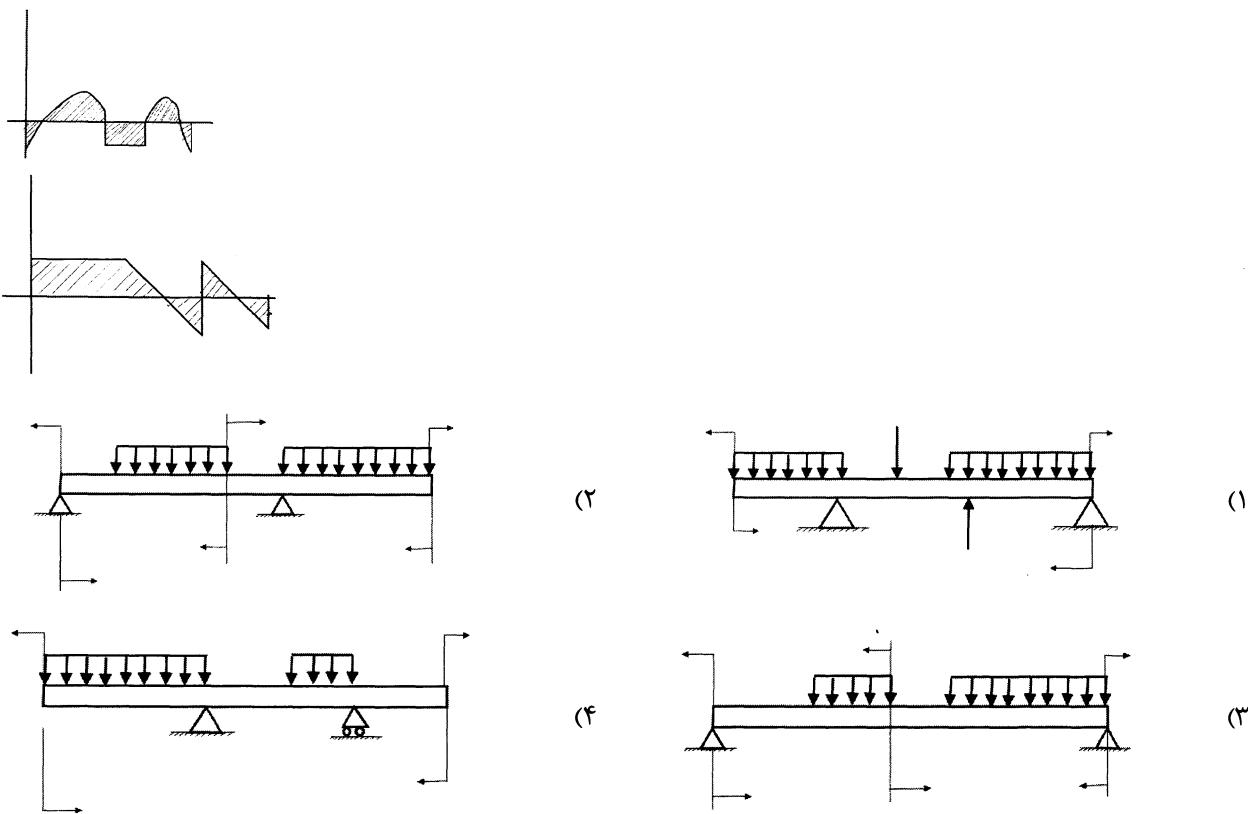
۵ (۱)

۸ (۲)

۶ (۳)

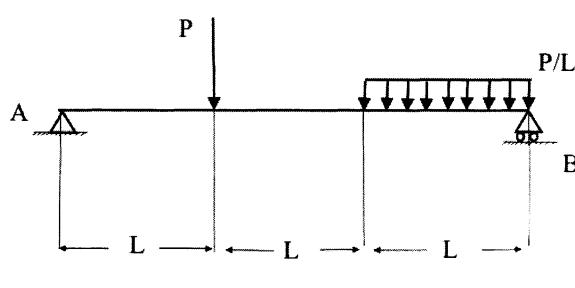
۴) هیچ کدام

مثال (تست سال ۷۰): در شکل زیر، نمودارهای نیروی برشی و ممان خمشی یک تیر تحت بار نمایش داده شده است. بارگذاری و محل تکیه‌گاه را در تیر تعیین کنید.



مطابق نمودار برشی ، در دو سر تیر، نیروی برشی وجود دارد که بیانگر وجود تکیه‌گاه یا نیروی متمرکز در دو سر تیر است. بنابراین تنها گزینه سوم درست است. در دو سر تیر وسط آن ممان خمشی اعمال شده است که وجود جهش در نمودار ممان خمشی در وسط و دو سر تیر را تایید می‌کند.

مثال (تست سال ۶۹): در شکل مقابل، بیشینه لنگر خمشی چقدر است؟



$$\frac{2}{3}PL \quad (1)$$

$$\frac{3}{4}PL \quad (2)$$

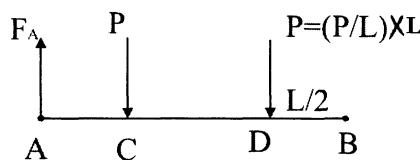
$$\frac{5}{6}PL \quad (3)$$

$$\frac{6}{7}PL \quad (4)$$

ابتدا باید اندازه عکس العمل در تکیه‌گاهها را بدست آوریم.

$$\sum M_B = 0 \Rightarrow F_A(3L) - P\left(\frac{C}{2}\right) - P\left(\frac{L}{2}\right) = 0 \Rightarrow F_A = \frac{5}{6}P$$

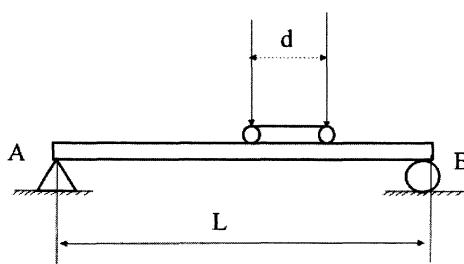
$$\sum F_y = 0 \Rightarrow F_B = \frac{7}{6}P = \left(P + \frac{5}{6}P - \frac{5}{6}P\right)$$



محل لنگر خمشی ماکزیمم را با استفاده از نمودار لنگر خمشی، تعیین می‌کنیم.

$$M_{max} = F_A L = \frac{5}{6}PL$$

مثال (تست سال ۶۷): در شکل دو چرخ متحرک به فاصله $d=6\text{ cm}$ بر روی یک تیر به طول $L=24\text{cm}$ را ملاحظه می‌کنید. در صورتی که هر یک از چرخ‌ها نیروی $P=3\text{KN}$ را بر روی تیر وارد نماید، مطلوب است، میزان ممان خمشی و ماکزیمم در تیر فوق.



$$27\text{ KN . m} \quad (1)$$

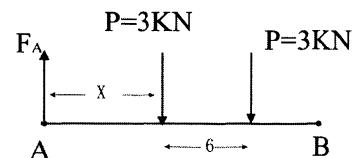
$$28.8\text{ KN . m} \quad (2)$$

$$28.2\text{ KN . m} \quad (3)$$

$$27.6\text{ KN.m} \quad (4)$$

با فرض این که نیروی P سمت چپ با فاصله x از نقطه A قرار داشته باشد.

$$\sum M_B = 0 \Rightarrow F_A(24) - 3(24-x) - 3[24-(x+6)] = 0 \Rightarrow F_A = \frac{21-x}{4}$$



گشتاور در محل اثر نیروی P سمت چپ.

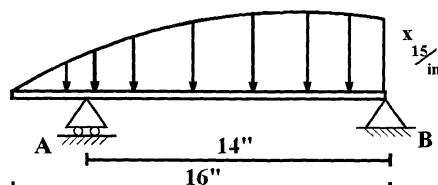
$$M = R_A x = \frac{21x - x^2}{4}$$

$$\frac{dM}{dx} = 0 \Rightarrow x = 10.5\text{m}$$

$$M_{max} = \frac{21(10.5) - (10.5)^2}{4} = 27.6\text{ KN.m}$$

تیرهای خمیده

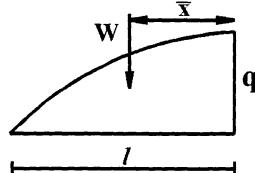
در تیرهای خمیده برای محاسبه نیروهای داخلی تیر یا نیروهای عکس العمل تکیه گاهها مانند تیرهای ساده، بایستی با نوشتن روابط تعادل استاتیکی مسائل حل شوند. وقت شود که اصولاً سه نوع نیروی داخلی نرمال N و برشی V و ممان M در هر مقطع برش خورده از تیر وجود دارند که با نوشتن روابط تعادل می‌توان آن‌ها را محاسبه نمود. به چند حالت مهم در تیرهای خمیده در مثال‌های زیر توجه گردد.



مثال: عکس العمل A و B کدام است؟ مشروط به این‌که توزیع بار گسترده به صورت یک معادله پارabolیک باشد.

$$\bar{x} = \frac{3}{8}$$

$$W = \frac{2}{3} \ell q$$



با نوشتن رابطه تعادل برای تیر خواهیم داشت.

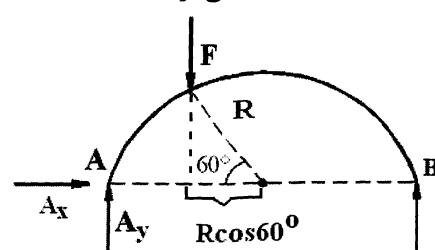
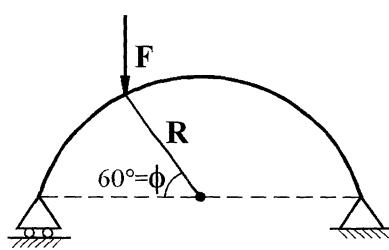
$$\sum M_B = 0 \Rightarrow -14 A_y + 6400 \times 6 = 0$$

$$A_y = 274015$$

$$A_y + B_y = W \Rightarrow B_y = 366015$$

$$B_x = 0$$

مثال: تعیین کنید اولاً عکس العمل‌ها در قوس نیم دایره را چنانچه نیروی متتمرکز F در $\phi=60^\circ$ اعمال گردد. ثانیاً نیروی داخلی در $\phi=90^\circ$ ، $\phi=30^\circ$ محاسبه می‌گردد.

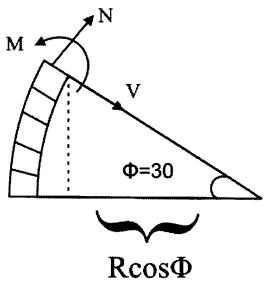


$$\sum F_x = 0 \Rightarrow A_x = 0$$

$$\sum M_A = 0 \Rightarrow B(2R) - F(R - R \cos 60^\circ) = 0 \Rightarrow B = \frac{1}{4} F$$

$$\sum M_B = 0 \Rightarrow A_y(2R) - F(R + R \cos 60^\circ) = 0 \Rightarrow A_y = \frac{3}{6} F$$

محاسبه نیروی داخلی در $\varphi=30^\circ$ درجه:



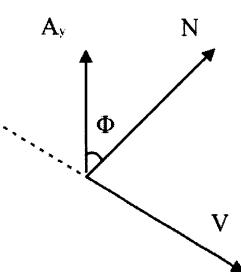
$$N + A_y \cos \varphi = 0 \Rightarrow N = -\frac{3}{4} F \cos \varphi$$

$$V - A_y \sin \varphi = 0 \Rightarrow V = \frac{3}{4} F \sin \varphi$$

$$\sum M_S = 0 \Rightarrow +A_y (R - R \cos \varphi) - M = 0$$

$$\Rightarrow M = \frac{3}{4} (1 - \cos \varphi) FR$$

با توجه به دیاگرام آزاد مقابله سعی می شود که رابطه تعادل را در جهت V , N نوشته شود. یا به عبارت بهتر محورهای x , y را، همان جهتهای N , V در نظر می گیریم.

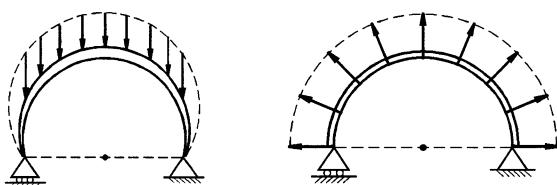


یعنی توزیع نیروهای داخلی خمیده، به صورت معادلات سینوسی و کسینوسی می باشد.

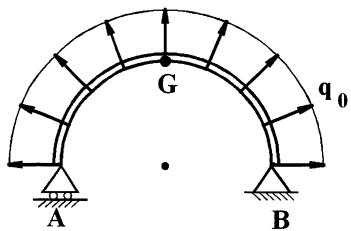
در معادلات بالا $\varphi=30^\circ$ را قرار می دهیم تا مقادیر M , V , N محاسبه گردد.

به همین ترتیب در $\varphi=90^\circ$ روابط تعادل داخلی را نوشته تا M , V , N محاسبه گردد.

تذکر: معمولاً در تیرهای خمیده بارها یا به صورت مرکز (مانند مثال بالا) یا به صورت گستردگی از دو حالات زیر اعمال می گردد. در این دو حالت برای محاسبه نیروهای داخلی یا محاسبه عکس اعمال، باستی از روش انتگرال گیری استفاده نمود.



مثال: در قوسه سه مفصلی زیر، عکس اعمال G , B , A و همچنین نیروهای داخلی تیر را محاسبه نمایید.



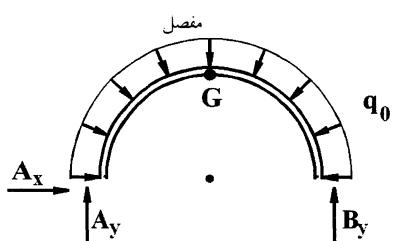
حل: این مساله چون بار متقارن است به دو روش قابل حل است.

روش اول روش تستی است که به علت تقارن نیرو و هندسه دیگر نیاز به حل مساله نبوده و سریعاً جواب داده می شود و روش دوم راه حل کلی تر است. در اینجا هر دو روش اشاره می شود.

روش اول: چون نیرو گستردگی متقارن است، پس تصویر آن در راستای x صفر است یعنی:

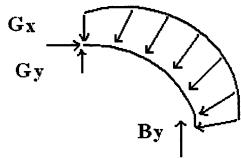
$$\sum F_x = 0$$

$$A_x = 0$$



تصویر بار گسترده در راستای محور y برابر $q_0 \cdot 2R$ است، پس:

$$A_y + B_y = 2Rq_0 \Rightarrow A_y = B_y = Rq_0$$



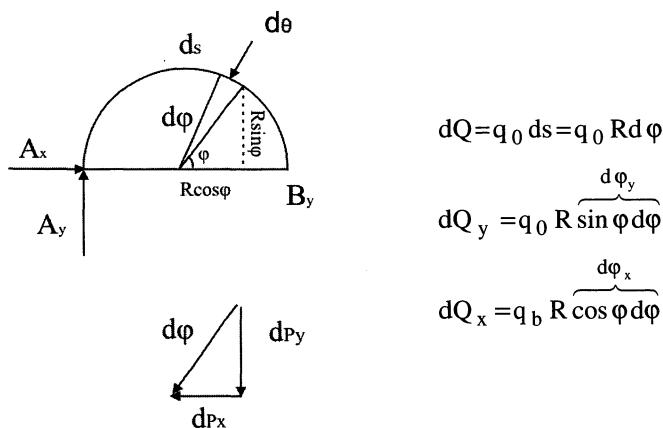
و همچنین $G_y = 0$, $G_x = q_0 \cdot R$ (با در نظر گرفتن نیمه راست یا چهار قوس سه مفصلی)

روش دوم: روش کلیتر: یک المان به زاویه φ و طول ds از بار گسترده را در نظر می‌گیریم. این روش کلی به خصوص، برای حل مسائلی که بار گسترده به صورت عمودی اعمال می‌گردد، مناسب می‌باشد.

$$d\varphi_y = d\varphi \sin \varphi$$

$$d\varphi_x = d\varphi \cos \varphi$$

$$ds = R d\varphi$$



$$dQ = q_0 ds = q_0 R d\varphi$$

$$dQ_y = q_0 R \overbrace{\sin \varphi d\varphi}^{d\varphi_y}$$

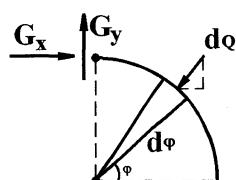
$$dQ_x = q_0 R \overbrace{\cos \varphi d\varphi}^{d\varphi_x}$$

$$\sum F_x = 0 \Rightarrow A_x - \int_0^\pi \overbrace{R q_0 \cos \varphi d\varphi}^{d\varphi_x} = 0$$

$$\sum F_y = 0 \Rightarrow A_y + B_y - \int_0^\pi R q_0 \sin \varphi d\varphi = 0$$

$$\sum M_A = 0 \Rightarrow -B_y(2R) - \int_0^\pi dQ_x R \sin \varphi d\varphi + \int_0^\pi dQ_y (R + R \cos \varphi) d\varphi = 0$$

از معادلات بالا استخراج می‌شوند.



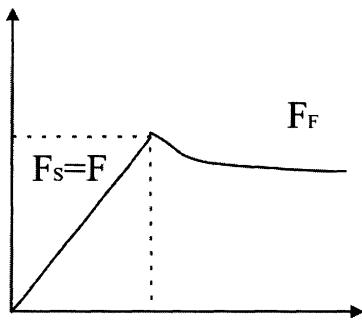
محاسبه عکس العمل G در محل مفصل

$$\sum F_x = 0 \Rightarrow G_x - \int_0^{\frac{\pi}{2}} R q_0 \cos \varphi d\varphi = 0 \Rightarrow G_x = q_0 R$$

$$\sum F_y = 0 \Rightarrow B_y - G_y - \int_0^{\frac{\pi}{2}} R q_0 \sin \varphi d\varphi = 0 \Rightarrow G_y = 0$$

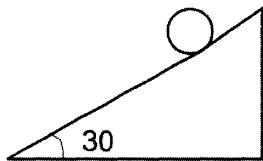
فصل پنجم

اصطکاک



در درس استاتیک مبحث اصطکاک فقط تا آستانه لغزش، بررسی می‌شود. بنابراین اصطکاک خشک یا استاتیکی موردنظر است. در اصطکاک خشک با افزایش نیروی کشنده F ، نیروی اصطکاک مساوی با آن افزایش پیدا می‌کند تا جایی که به حداقل مقدار خود $N\mu_s$ برسد. با افزایش مجدد F در گذر از آستانه لغزش، نیروی اصطکاک به اندازه تفاوت ضریب اصطکاک استاتیکی μ_s و دینامیکی μ_d کاهش پیدا کرده و ثابت باقی می‌ماند. پس همواره $N\mu_s \leq F \leq N\mu_d$.

در صورتی که شعاع غلتک 40 mm و ضریب اصطکاک غلتشی 0.02 cm و ضریب اصطکاک لغزشی 0.2 باشد، کدام گزینه صحیح است؟



- ۱) جسم ابتدا می‌لغزد و سپس می‌غلتد.
- ۲) جسم ابتدا می‌غلتد و سپس می‌لغزد.
- ۳) همزمان غلتش و لغزش داریم.

$$\text{نیروی اصطکاک لغزشی } f = \mu N$$

$$\text{نیروی اصطکاک غلتشی } f = \frac{k}{R} N$$

$$\frac{k}{R} = \frac{0.02}{4} < 0.2 \Rightarrow \text{جسم ابتدا می‌غلتد و سپس می‌لغزد}$$

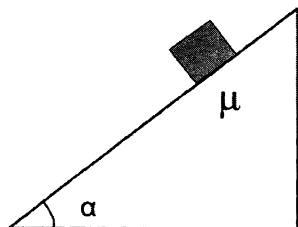
مثال: شرط اینکه جسم بطرف پایین حرکت نکند، کدام است؟

$$\tan \alpha > \mu \quad (1)$$

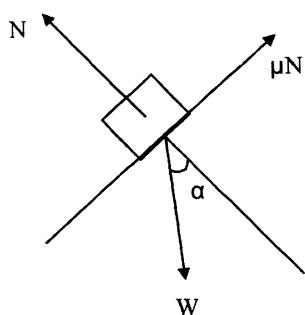
$$\tan \alpha < \mu \quad (2)$$

$$\tan \alpha = \mu \quad (3)$$

گزینه دوم صحیح است.



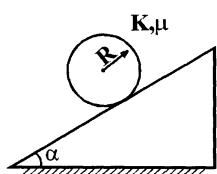
نیروی اصطکاک، باید بیشتر از نیروی وزن در جهت حرکت باشد.



$$N = W \cos \alpha$$

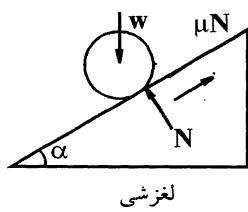
$$\mu N > W \sin \alpha$$

$$\Rightarrow \mu W \cos \alpha > W \sin \alpha \rightarrow \mu > \tan \alpha$$

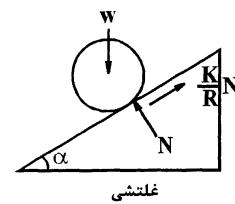


مثال: یک جسم کروی به وزن W در روی یک سطح شیبدار با زاویه α قرار دارد. معین کنید آیا این جسم اول می‌لغزد یا می‌غلتد؟

حل: دیاگرام آزاد در دو حالت لغزش و غلتش رسم می‌شود.



نیروی اصطکاک لغزشی: μN

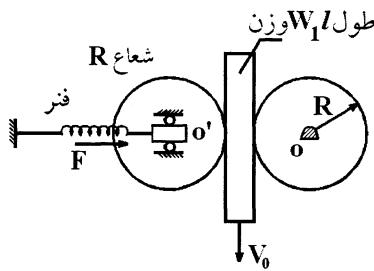


نیروی اصطکاکی غلتشی: $\frac{K}{R} N$

(a) اگر $\frac{K}{R} < \mu$ باشد جسم ابتدا می‌لغزد. (نیروی اصطکاک غلتشی بیشتر از نیروی اصطکاک لغزشی)

(b) اگر $\frac{K}{R} > \mu$ باشد جسم ابتدا می‌غلتد. (نیروی اصطکاک لغزشی بیشتر از نیروی اصطکاک غلتشی)

(c) اگر $\frac{K}{R} = \mu$ باشد لغزش و غلتش همزمان شروع می‌شوند.



$$W = \frac{2R}{K} F \quad (4)$$

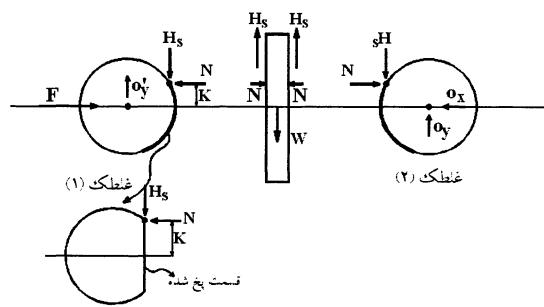
$$W = \frac{K}{R} F \quad (3)$$

$$W = \frac{R}{K} F \quad (2)$$

$$W = \frac{2K}{R} F \quad (1)$$

حل: گزینه ۱ صحیح است. زیرا

در غلطک ۱ داریم:



$$\sum F_x = 0 \Rightarrow [F = N]$$

$$\sum M_{o'} = 0 \Rightarrow H_s \cdot R = N \cdot K$$

$$\Rightarrow H_s = \frac{K}{R} N$$

یا

$$H_s = \frac{K}{R} F$$

در صفحه وسط، رابطه تعادل را می‌نویسیم

پس گزینه ۱ صحیح است.

پیچ‌دنده مربعی:

پیچ‌دنده مربعی یک نمونه از وسایل اصطکاکی است که اصولاً دو نمونه مسئله در مورد آن مطرح می‌شود.

الف) ممان نیروی P که برای بالا بردن یک بار موردنظر، لازم است.

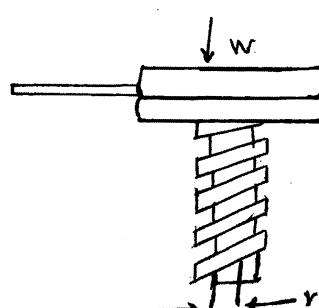
ب) ممان نیروی P که برای پایین آوردن یک بار موردنظر، لازم است.

در هر دو حالت ممان پیچشی، حول محور عمودی پیچ است. در حالت الف باید ممان پیچشی بر نیروی اصطکاک غلبه کرده و بار w را بالا ببرد در حالیکه در حالت ب بار w کمک می‌کند. فرض کنید β زاویه پیشروی باشد، یعنی زاویه‌ای که تانژانت آن برابر پیشروی (L) تقسیم بر محیط متوسط ($2\pi r$) می‌باشد. همچنین فرض کنید ϕ زاویه اصطکاک باشد. در صورتی که r زاویه متوسط دندانه باشد، ممان موردنیاز در دو حالت فوق برابر است با:

a) $M = wr \tan(\phi + \beta)$

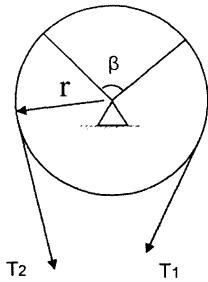
b) $M = wr \tan(\phi - \beta)$

$$\beta = \tan^{-1}\left(\frac{L}{2\pi r}\right)$$



اصطکاک تسمه:

تسمه تختی، دور محور استوانهای ثابتی پیچیده شده است. مقدار پیچیدن با زاویه β یا زاویه پیچش نشان داده می‌شود. در صورتی که ضریب اصطکاک بین تسمه و محور μ و کشش دو سر تسمه T_1 , T_2 باشد، رابطه زیر بین کشش دو سر تسمه برقرار است:

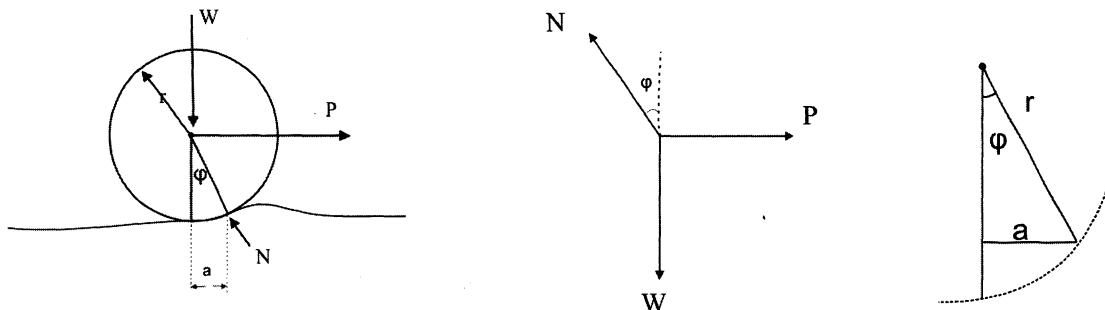


$$T_2 = T_1 e^{\mu \beta}$$

دقت کنید که β باید بر حسب رادیان بیان شود. اگر طناب، n بار دور محور استوانهای پیچیده شود، زاویه پیچش $2\pi n$ رادیان می‌شود.

مقاومت غلتی:

غلتکی را در نظر بگیرید که در حالی که بار W را در مرکز تحمل می‌کند، در راستای یک سطح افقی، بدون لغزش می‌غلند. از آنجاکه برای حفظ حرکت یکنواخت، نیروی افقی P لازم است، نوعی مقاومت باید در کار باشد:



$$W = N \cos \varphi$$

$$P = N \sin \varphi$$

$$\frac{P}{W} = \tan \varphi$$

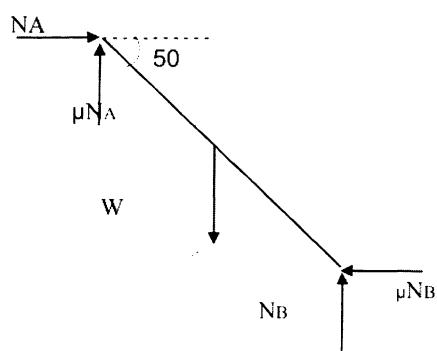
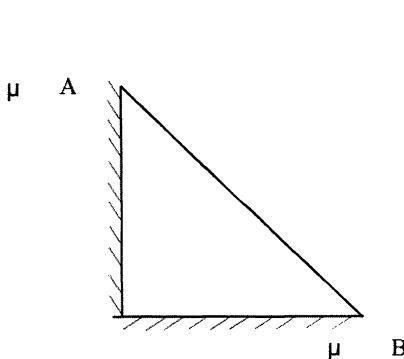
چون سطح تماس کوچک است، زاویه φ یک زاویه کوچک است و $\tan \varphi \approx \sin \varphi$ و مطابق شکل است. بنابراین می‌توان

$$\frac{P}{W} = \frac{a}{r}$$

گفت:

فاصله a در معادله فوق ضریب مقاومت غلتی نام دارد.

میله 12 فوتی AB که 30 پوند وزن دارد به دیواری تکیه دارد. برای حفظ تعادل میله مطابق شکل، ضریب اصطکاک μ چقدر باید باشد؟



$$\sum F_x = 0 = N_A - \mu N_B$$

$$\sum F_y = 0 = N_B + \mu N_A - 30$$

$$\sum M_A = 0 = -30(6\cos 50^\circ) + N_B(12\cos 50^\circ) - \mu N_B(12\sin 50^\circ)$$

از دو معادله اول مقدار $N_B = \frac{30}{1+\mu^2}$ بدست می‌آید. با جایگذاری N_B در معادله سوم داریم:

$$-30(6\cos 50^\circ) + \frac{30}{1+\mu^2}(12\cos 50^\circ) - \frac{30}{1+\mu^2}\mu(12\sin 50^\circ) = 0$$

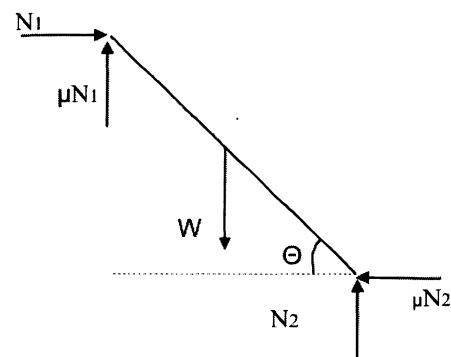
$$\Rightarrow \mu = 0.36$$

مثال: کوچکترین زاویه θ برای تعادل میله‌ای بطول 1 و وزن w که به دیوار و زمین با ضریب اصطکاک μ تکیه دارد، چقدر است؟

$$\sum F_h = 0 = N_1 - \mu N_2$$

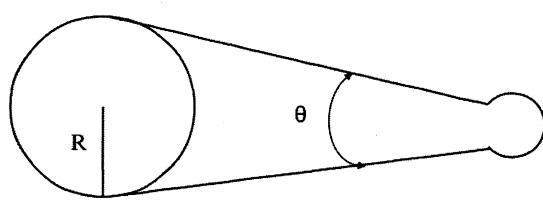
$$\sum F_v = 0 = N_2 - w + \mu N_1$$

$$\sum M_B = 0 = -w \frac{\ell}{2} \cos \theta + N_2 l \cos \theta - \mu N_2 \ell \sin \theta$$

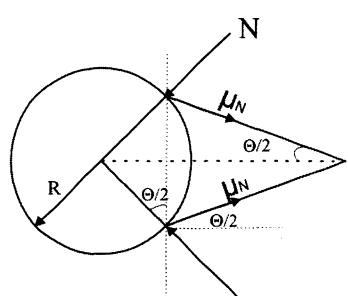


با استفاده از دو معادله اول $N_2 = \frac{w}{1+\mu^2}$ و جاگذاری آن در معادله سوم مقدار θ بدست می‌آید.

مثال (تست سال ۶۹): برای برداشتن حلقه‌های داغ از انبری مطابق شکل استفاده می‌کنیم. در صورتی که μ ضریب اصطکاک بین حلقه و انبر 0.2 باشد، حداقل زاویه θ چقدر است؟

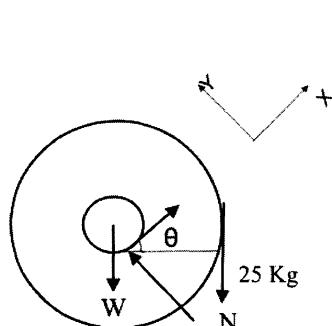
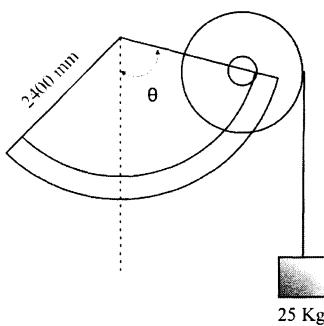


$$\tan \frac{\theta}{2} = \frac{\mu N}{N} = \mu = 0.2 \Rightarrow \theta = 22^\circ$$



- (۱) ۳۵ درجه
- (۲) ۲۸ درجه
- (۳) ۲۲ درجه
- (۴) ۱۴ درجه

مثال (تست سال ۷۱): در شکل زیر وزن استوانه ۱۰۰ kg و شعاع آن 200 mm و شعاع بزرگتر آن 500 mm است. برای اینکه لغزش بین استوانه و سطح حرکت وجود نداشته باشد حداقل ضریب اصطکاک حدوداً چقدر است؟



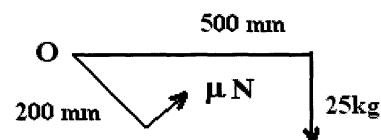
- $\frac{2\sqrt{3}}{3}$ (۱)
- $\frac{1}{\sqrt{3}}$ (۲)
- $\frac{4}{5\sqrt{3}}$ (۳)
- $\frac{\sqrt{5}}{3}$ (۴)

$$\sum m_0 = 0 \Rightarrow 25g(500) - \mu N(200) = 0 \Rightarrow \mu N = \frac{125(9.8)}{2}$$

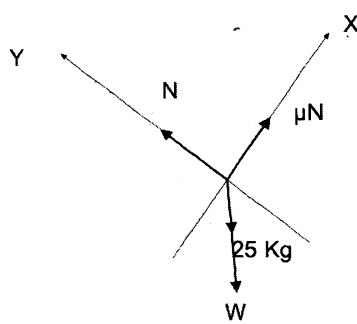
$$\sum F_x = 0 \Rightarrow \mu N - 25(9.8) \sin \theta - 100(9.8) \sin \theta = 0 \Rightarrow \sin \theta = \frac{1}{2} \Rightarrow \theta = 30^\circ$$

$$\sum F_y = 0 \Rightarrow N - 25(9.8) \cos \theta - 100(9.8) \cos \theta = 0$$

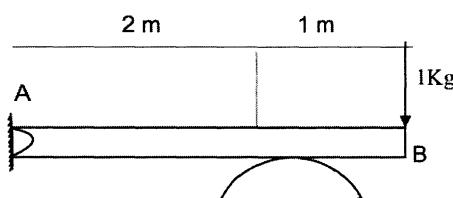
$$\Rightarrow N = 125(9.8) \frac{\sqrt{3}}{2}$$



از دو رابطه اول و آخر، مقدار μ برابر $\frac{1}{\sqrt{3}}$ بددست می‌آید.



مثال (تست سال ۷۸): اگر ضریب اصطکاک در نقطه B برابر 0.3 باشد، حداکثر وزن W که می‌تواند به طناب وارد شود، کدام است؟



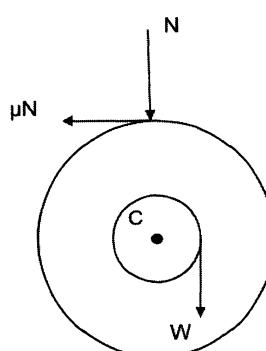
$$R = 0.5 \text{ m} \quad r = 0.3 \text{ m}$$

0.75 kN (۱)

1.2 KN (۲)

1.35 kN (۳)

1.5 kN (۴)

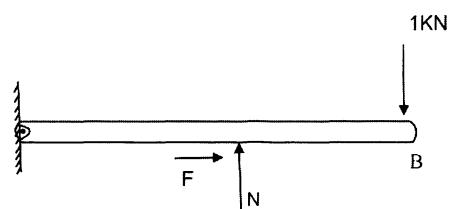


$$\sum M_c = 0 \Rightarrow -Wr + FR = 0 \Rightarrow F = W \frac{0.3}{0.9} = \frac{W}{3}$$

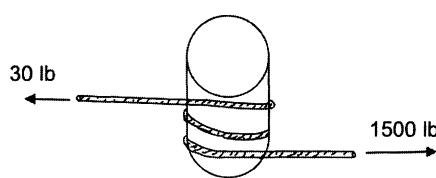
$$\sum M_A = 0 \Rightarrow N(2) - 1(3) = 0 \Rightarrow N = \frac{3}{2} kN$$

$$f = \mu N = 0.3 \left(\frac{3}{2} \right) = 0.45$$

$$f = \frac{W}{3} \Rightarrow W = 3f = 3(0.45) = 1.35 kN$$



مثال (تست سال ۷۶): برای نگهداری یک کشتی، طنابی را حول یک پایه پیچیده‌اند. کشن وارد از کشتی برابر 1500 lb است. می‌خواهیم به وسیله کشن 30 lb از لغزیدن طناب جلوگیری کنیم. ضریب اصطکاک بین طناب و ستون چقدر است؟



$$0.13 (1)$$

$$0.21 (2)$$

$$0.31 (3)$$

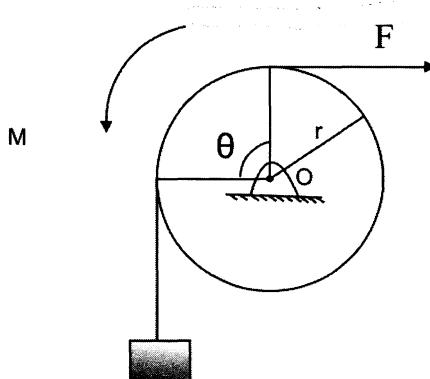
$$0.62 (4)$$

$$\beta = 2(2\pi) = 4\pi$$

$$\frac{T_2}{T_1} = e^{\mu\beta}$$

$$\frac{1500}{30} = e^{\mu(4\pi)} \Rightarrow \mu = \frac{\ln 50}{4\pi} = 0.31$$

در شکل مقابل، نیروی F را برای بالا کشیدن وزنه وارد می‌کنیم. مقاومت چرخ در مقابل گردش کوپل M است و ضریب اصطکاک بین طناب و چرخ μ فرض می‌شود. مقدار M برای اینکه لغزش طناب روی چرخ و حرکت وزنه همزمان باشد، چقدر است؟



$$M = Fr \left(\exp \left(\mu \frac{\pi}{2} - 1 \right) \right) (1)$$

$$M = Fr (2)$$

$$M = Fr \frac{\exp \left(\mu \frac{\pi}{2} \right) - 1}{\exp \left(\mu \frac{\pi}{2} \right)} (3)$$

$$M = Fr \left(1 - \exp \left(\mu \frac{\pi}{2} \right) \right) (4)$$

$$\frac{F}{W} = \exp \left[\mu \frac{\pi}{2} \right]$$

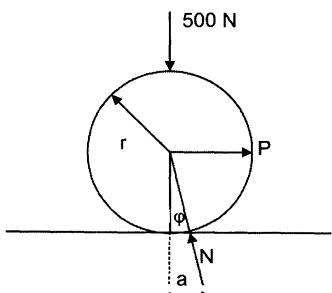
$$\frac{T_2}{T_1} = \exp(\mu\beta)$$

$$\sum M_0 = 0 = Wr + M - Fr \rightarrow -Fr \exp \left[-\mu \frac{\pi}{2} \right] + Fr = M$$

$$M = Fr \left[1 - \exp \left(-\mu \frac{\pi}{2} \right) \right] = Fr \left[\frac{\exp \left(\mu \frac{\pi}{2} \right) - 1}{\exp \left(\mu \frac{\pi}{2} \right)} \right]$$

یک چرخ فولادی به قطر 760 mm روی یک ریل فولادی افقی می‌غلند و باری به وزن 500N را حمل می‌کند. ضریب اصطکاک غلتی 0.305 mm است. نیروی P لازم برای غلتاندن چرخ روی ریل چقدر است؟

$$P = \frac{Wa}{r} = \frac{500(0.305)}{380} = 0.4 \text{ N}$$



$$\omega = N \cos \varphi$$

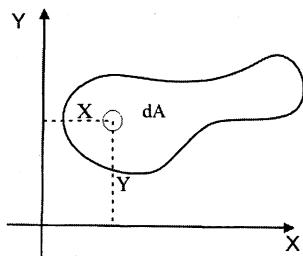
$$\rho = N \sin \varphi \Rightarrow \frac{P}{\omega} = \frac{a}{r}$$

$$\sin \varphi = \frac{a}{r}$$

فصل ششم

خواص سطوح

گشتاور اول سطح و مرکز سطح:



$$\text{گشتاور اول سطح نسبت به محور } x: M_x = \int_A y \, dA$$

$$\text{گشتاور اول سطح نسبت به محور } y: M_y = \int_A x \, dA$$

می‌توان کل مساحت A را در مکانی به مختصات x_c ، y_c بنام مرکز سطح متمرکز دانست که در این صورت، گشتاورهای اول سطح نسبت به محورهای x ، y برابر با $M_x = y_c A$ ، $M_y = x_c A$ خواهند بود. با استفاده از این ترتیب، مختصات مرکز سطح از روابط زیر بدست می‌آید:

$$x_c = \frac{1}{A} \int_A x \, dA$$

$$y_c = \frac{1}{A} \int_A y \, dA$$

محل مرکز سطح مستقل از محورهای مختصات بکار رفته است و فقط به خود سطح بستگی دارد. اگر مبدا مختصات، بر مرکز سطح منطبق باشد، محورهای مختصات را محورهای اصلی می‌نامند و بدیهی است که گشتاورهای اول سطح نسبت به این محورها صفر است. اگر سطحی مرکب از سطوحی باشد که مرکز سطح آنها از قبیل معلوم است، مختصات مرکز سطح مرکب از روابط زیر بدست می‌آید:

$$x_c = \frac{\sum A_i \bar{x}_i}{A}$$

$$y_c = \frac{\sum A_i \bar{y}_i}{A}$$

A مساحت کل سطح مرکب است.

مرکز حجم:

مرکز حجم، نقطه‌ای است که برای محاسبه گشتاور اول حجم جسم، نسبت به نقطه ۰ (مبدا مختصات)، می‌توان کل حجم جسم را به طور فرضی در آن متمرکز کرد. مختصات مرکز حجم از روابط زیر بدست می‌آید:

$$x_c = \frac{\iiint x dV}{\iiint dV}$$

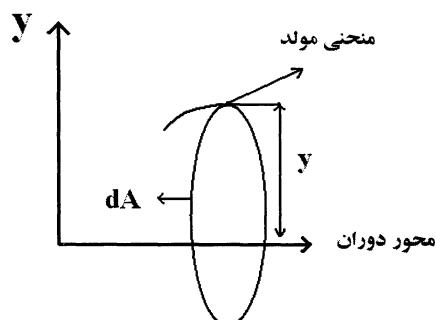
$$y_c = \frac{\iiint y dV}{\iiint dV}$$

$$z_c = \frac{\iiint z dV}{\iiint dV}$$

اگر dV را g جایگزین کنیم، مختصات مرکز ثقل جسم بدست می‌آید.

قضایای پاپوس - گلدینوس

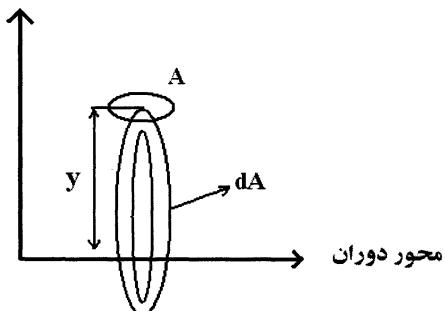
قضیه اول:



$$A = 2\pi \int y dl = 2\pi y_c L$$

یک منحنی مولد و یک محور دوران، در صفحه این منحنی در نظر بگیرید. منحنی مولد می‌تواند با محور دوران تماس پیدا کند، اما نباید از آن بگذرد. سطح دوار حاصل از دوران منحنی مولد حول محور دوران، برابر است با طول منحنی مولد ضرب در محیط دایره‌ای که توسط مرکز منحنی مولد طی ایجاد سطح تشکیل می‌شود.

قضیه دوم:

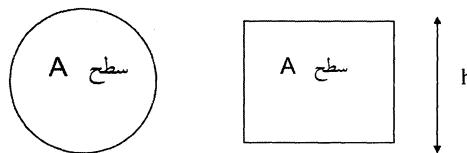


$$V = 2\pi \int y dA = 2\pi y_c A$$

یک سطح مستوی و یک محور دوران هم‌صفحه با سطح را در نظر بگیرید. به طوری که محور فقط می‌تواند بر مرز سطح مماس باشد. اما به هیچ وجه نباید آن را قطع کند. حجم جسم دوار حاصل از دوران سطح مستوی حول محور دوران برابر است با حاصل ضرب مساحت سطح در محیط دایره‌ای که توسط مرکز سطح مولد طی تشکیل جسم دوار تشکیل می‌شود.

۴۱ | خواص سطوح | گشتاور ماند

مثال (تست سال ۷۶): دو تیر با سطح مقطع یکسان یکی به شکل دایره و دیگری به شکل مستطیل به ارتفاع h مفروضند. گشتاور ماند



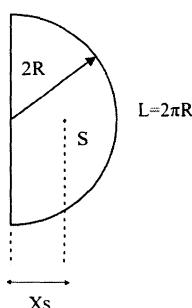
- ۱) مستطیل کوچکتر از گشتاور ماند دایره است.
- ۲) مستطیل برابر گشتاور ماند دایره است.
- ۳) مستطیل بزرگتر از گشتاور ماند دایره است.
- ۴) دایره نصف گشتاور ماند مستطیل است.

$$I = \frac{\pi r^4}{4} \text{ دایره}$$

$$I = \frac{bh^3}{12} \text{ مستطیل}$$

$$r = \frac{h}{2}, \quad I_{\text{دایره}} = \frac{A_{\text{دایره}}}{I_{\text{مستطیل}}} = \frac{3r^2}{h^2} = \frac{3}{4} \Rightarrow I_{\text{دایره}} > I_{\text{مستطیل}}$$

مثال (تست سال ۷۶): از یک سیم سفت و نازک، یک قوس نیم دایره بشعاع $2R$ ساخته شده است. x_{so} فاصله مرکز طولی آن قوس از مرکز نیم دایره برابر است با:



$$\frac{4}{3\pi} R \quad (1)$$

$$\frac{4}{\pi} R \quad (2)$$

$$\frac{6}{\pi} R \quad (3)$$

$$\frac{8}{3\pi} R \quad (4)$$

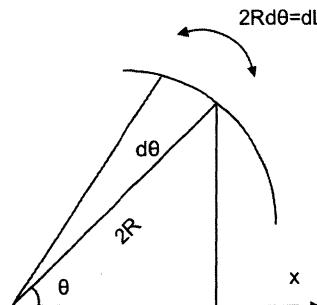
$$\bar{x} = x_{so} = \frac{\int x dL}{L}$$

$$L = 2\pi R$$

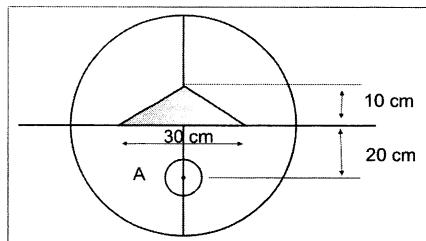
$$dL = 2R d\theta$$

$$x = 2R \cos \theta$$

$$x_{so} = \frac{\int_0^{\pi} 2R \cos \theta \cdot 2R d\theta}{2\pi R} = \frac{4R}{\pi}$$



از ورق دایره‌ای شکلی بقطر ۶۰ سانتی‌متر مثلث متساوی‌الساقینی بقاعده ۳۰ سانتی‌متر و ارتفاع ۱۰ سانتی‌متر را بریده‌ایم. قطر سوراخ دیگر را که مرکز آن در نقطه A به فاصله ۲۰ سانتی‌متر از مرکز دایره اصلی است بیابید به‌طوری‌که مرکز ثقل همان مرکز دایره اصلی باشد؟



$$\bar{y} = \frac{A_1 y_1 + A_2 y_2 + A_3 y_3}{A_1 + A_2 + A_3} = 0$$

$$y_1 = 0$$

$$A_1 = 900\pi$$

$$y_2 = \frac{10}{3}$$

$$A_2 = 30 \times \frac{10}{2}$$

$$y_3 = -20$$

$$A_3 = \pi \frac{d^2}{4}$$

با جاگذاری مقادیر $A_1, A_2, A_3, y_1, y_2, y_3$ در رابطه \bar{y} مقدار d بdst می‌آید:

$$d = 5.64 \text{ cm}$$

حداکثر ممان سطح مقطع داده شده را نسبت به محوری که از مرکز سطح می‌گذرد، بdst آورید. همچنین، جهت محوری که ممان اینرسی سطح نسبت به آن ماکزیمم است را بdst آورید، مشروط بر اینکه مقادیر ممان اینرسی، نسبت به محورهای x, y, z به ترتیب زیر باشند؟

$$I_x = 1458 \text{ mm}^4$$

$$I_y = 365 \text{ mm}^4$$

$$I_{xy} = 365 \text{ mm}^4$$

$$I_{\max} = \frac{I_x + I_y}{2} + \frac{1}{2} \sqrt{\left(\frac{I_x - I_y}{2}\right)^2 + 4I_{xy}^2} = 15687 \text{ mm}^4$$

$$\tan \theta = \frac{2I_{xy}}{I_x - I_y} \Rightarrow \theta = 17^\circ$$

حل مسائل استاتیک عموماً از دو روش زیر صورت می‌گیرد:

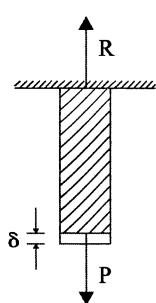
۱- از ارتباط تعادل (با در نظر گرفتن دیاگرام جسم آزاد)

این روش در بخش‌های قبل به طور مفصل توضیح داده شد.

۲- روش انرژی (کار مجازی)

$$\delta = \frac{PL}{AE} \quad (\text{رابطه نیرو و تغییر شکل}) \text{ رابطه سازگاری}$$

در بسیاری مسائل استفاده از روش کار مجازی، حل مسئله را به طور قابل توجهی ساده می‌نماید.



فصل هفتم

روش انرژی و برداری برای حل مسائل

اصل کار مجازی

۱) **تعريف کلی:** شرط لازم و کافی برای تعادل یک جسم یا یک جسم مرکب، از اتصال مجموعه‌ای از اجسام صلب آن است که نمو افزایش یا تغییرات کار مجازی کلیه نیروهای فعال و موثر بر آن به ازای تغییر مکان‌های سازگار با قیدهای موجود (نكیه‌گاهها و اتصالات) برابر صفر می‌شود. یا به عبارت بهتر مشتق کار خارجی انجام شده، توسط نیروهای خارجی نسبت به تغییر مکان‌های موجود در راستای نیروهای خارجی صفر شود (اصل می‌نیمم انرژی).

۲) **کاربرد این روش در مسائل کنکور:** اصولاً برای حل مسائل استاتیک، نیاز به مجموعه‌ای از معادلات تعادل (یعنی روابط بین نیروهای خارجی وارد بر یک جسم) و معادلات سازگاری (یعنی روابط بین نیروهای خارجی وارد بر یک جسم، با تغییر مکان‌های ایجاد شده در اثر نیروهای خارجی) می‌باشد.

در مسائل استاتیک که جسم به صورت یک جسم صلب در نظر گرفته می‌شود متأسفانه نمی‌توان روابط سازگاری را به تنهائی نوشت. لذا، مجبوریم در مسائل استاتیک از روابط انرژی (اصل کار مجازی) که در واقع نیز خود ترکیبی از معادلات تعادل و معادلات سازگاری می‌باشند استفاده نمائیم. دانشجویان عزیز قطعاً آگاه هستند که اصولاً برای حل مسائل استاتیک نامعین نیاز به هر دو سری معادلات تعادل و معادلات سازگاری می‌باشیم و بدون داشتن معادلات سازگاری قادر به حل مسائل نامعین نمی‌باشیم، لذا توجه شود که کاربرد روش اصل کار مجازی برای حل مسائل ذیل می‌باشد.

(a) مسائلی که فقط با روابط تعادل، قابل حل می‌باشند (یعنی مسائل استاتیکی معین).

(b) مسائلی که فقط با روابط سازگاری، قابل حل می‌باشند (یعنی مسائل سینماتیک معین).

(c) مسائلی که با ترکیبی از معادلات تعادل و معادلات سازگاری، قابل حل می‌باشند (یعنی مسائل استاتیکی نامعین).

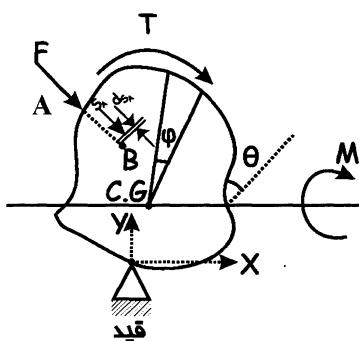
دانشجویان محترم در امتحان کنکور دقت نمایید که در هنگام پاسخگوئی به سوالات استاتیک (نه مسائل مقاومت مصالح)، چنانچه مساله‌ای به استاتیکی نامعین باشد (یعنی تعداد مجهولات مساله بیش از ۳ باشد) حتماً به روش انرژی حل شود. همچنین دقت نمایند برخی از مسائل که استاتیکی معین می‌باشند را هم می‌توانند از روابط تعادل حل کنند و هم می‌توانند از روش انرژی حل کنند. برخی

از این نوع مسائل اگر به روش تعادل حل گردد نیاز به زمان زیادی (خیلی بیشتر از ۳ دقیقه) دارند و برای زمان امتحانات تستی کنکور مناسب نمی‌باشند. لذا شایسته است که حتماً از روش انرژی که زمان بسیار کوتاهی برای حل نیاز دارند استفاده نمایید. به عنوان مثال در تمام مسائل استاتیک که معمولاً صحبت از یک (یا چند) فنر با سختی K به میان آمده است، حتماً به جای روش معمولی تعادل استاتیکی از روش انرژی استفاده نمایید (مانند مثال‌های ۱, ۲, ۳, ۴, ۵, ۶ در این فصل).

(۳) معادلات حاکم: فرض کنید که یک جسم تحت یک نیروی مرکزی F و یک ممان M و یک گشتاور T قرار گرفته است. مانند

شکل زیر

نکته مهم:



نکته بسیار مهم، این است که حتماً برای نیروهای مرکزی (مانند F)، بایستی تغییر مکان آن در امتداد خط منطبق بر نیرو باشد. مثلاً در شکل بالا تغییر مکان نیروی F که S_A نامیده می‌شود. حتماً بایستی در امتداد خط AB که منطبق بر امتداد نیروی F می‌باشد، واقع شود.

برای شکل بالا رابطه انرژی یا کار انجام شده توسط نیروهای خارجی T و M و F، به صورت زیر نوشته می‌شود.

$$W = F \cdot S_A + M \theta + T \varphi \quad (1)$$

حال مشتق این انرژی نسبت به جهت محور x (یا محور y یا هر محور دلخواه دیگر) بایستی برابر صفر شود (اصل می‌نیم انرژی). زیرا طبق قانون اول ترمودینامیک، هر سیستمی که بخواهد از حالت عدم تعادل به حالت تعادل برسد، مقدار خالصی از انرژی خود را از دست می‌دهد، بهطوری که در شرایط تعادل انرژی به می‌نیم مقدار خود می‌رسد. پس:

$$\frac{dW}{dx} = F \frac{dS_A}{dx} + M \frac{d\theta}{dx} + T \frac{d\varphi}{dx} = 0$$

$$FdS_A + M d\theta + T d\varphi = 0 \quad (2)$$

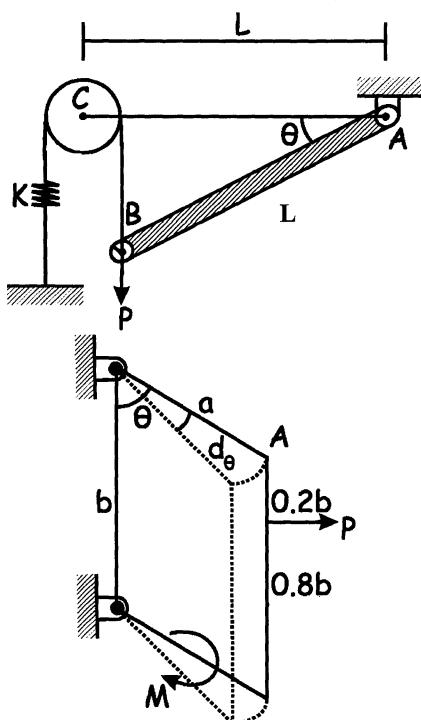
دقت شود که برای حل مسائل استاتیک دیگر نیاز به نوشتمن رابطه (1) در بالا نمی‌باشد و مسائل با استفاده از رابطه (2) حل خواهند شد. یعنی بایستی جمع جبری نیروهای خارجی، ضربدر، تغییرات جزئی تغییر مکان هر نیرو برابر صفر شود. دقت شود که از جمع جبری استفاده گردد. یعنی در رابطه (2) بالا بسته به هم سو یا غیر هم سو بودن جهت تغییرات تغییرات مکانها $d\theta, dS_A$ و $d\varphi$ از $d\theta, dS_A$ و $d\varphi$ مخالف باشند.

(۴) راهنمایی برای حل مسائل: تمام مسائل استاتیک را که به کمک روش انرژی (یا اصل می‌نیم انرژی) قابل حل می‌باشند، به چند نوع مختلف در زیر تقسیم‌بندی می‌کنیم. این تقسیم‌بندی می‌تواند کمک شایانی در امتحان و حل سریع مسائل، به دانشجویان محترم بنماید.

مسائل نوع اول: مسائلی که حالت اولیه (قبل از بارگذاری) و حالت ثانویه سیستم (بعد از بارگذاری)، در دسترس باشند.

مسائل نوع دوم: مسائلی است که حالت ثانویه، در دسترس نباشد.

مثلاً اشکال زیر که در بخش بعدی حل آنها ارائه می‌شود، جزو مسائل نوع اول محسوب می‌شوند و حل آنها روتین و ساده می‌باشد.



فرض شعاع قرقره خیلی کوچک و قابل چشمپوشی باشد. حالت تعادل مجھول مساله است. این مساله نوع اول می‌باشد، زیرا در $\theta=0$ حالت اولیه سیستم و در θ حالت ثانویه سیستم را نشان می‌دهد. که متعاقباً در بخش بعدی حل می‌گردد.

شکل زیر که نشان دهنده 4 میله است، جزو مسائل نوع دوم می‌باشد، زیرا حالت اولیه میله معلوم است و حالت ثانویه آن در دسترس نمی‌باشد. در این شکل خط پر حالت اولیه است و خط چین حالت ثانویه‌ای است که توسط خود ما ایجاد شده است.

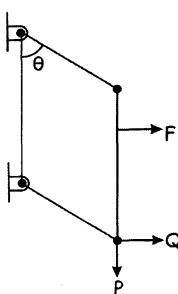
اصلًا مسائل نوع دوم به دو طریق قابل حل می‌باشند. روش اول این است که در این نوع مسائل چون حالت ثانویه در دسترس نمی‌باشد، خودمان به سیستم یک تغییر شکل بسیار کوچک، مثلاً به اندازه $d\theta$ می‌دهیم تا بدین ترتیب حالت ثانویه در یک مدت زمان بسیار کوچک معلوم گردد و سپس مانند مسائل نوع اول، حل مساله را ادامه می‌دهیم.

روش دوم روشی است که این روش را روش برداری می‌نامند.

اطلاعات مربوط به این روش، در بخش دیگر در این فصل بهطور کامل توضیح داده خواهد شد.

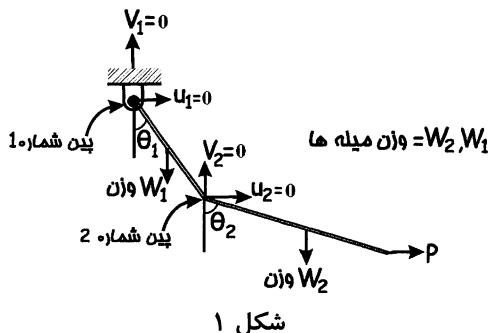
تذکر مهم: دقت شود در برخی از مسائل نوع دوم که بایستی تغییر شکل ثانویه به اندازه $d\theta$ توسط خودمان ایجاد شود، به دو دلیل زیر امکان دارد. این تغییر شکل ثانویه مشکل و پیچیده شود. لذا در این حالت بهتر است که حتماً مساله از روش دوم برداری حل گردد.

دلیل اول: در برخی از مسائل تعداد نیروهای مرکز (مانند P و F در شکل‌های قبل) امکان دارد از یک عدد بیشتر شود و لذا دنبال کردن حرکت نقطه اثر این نیروها در امتداد خط منطبق بر نیرو خیلی مشکل شود. در این حالت بهتر است از روش برداری استفاده گردد. مانند شکل زیر که θ تعادل مجھول مساله می‌باشد.

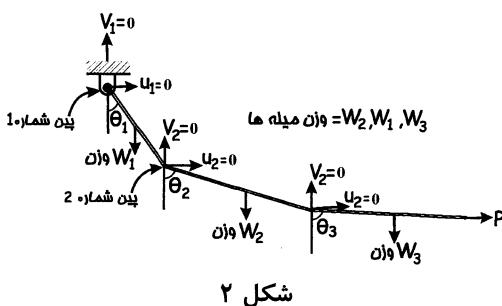


در این شکل ۴ میله‌ای در محل اتصال میله‌ها پین قرار دارد و لذا دنبال کردن تغییر مکان سه نیروی مرکز F و P و Q در حالت ثانویه مشکل می‌باشد.

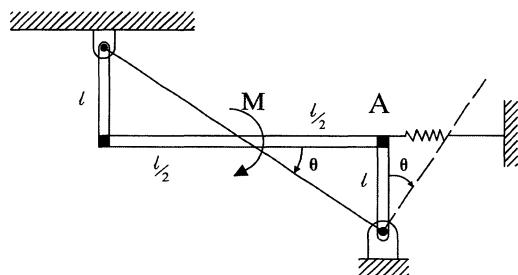
دلیل دوم: اصولاً در مسائلی که تعداد درجه آزادی موجود در پین‌های اتصال زیاد است، تخمین حالت ثانویه سیستم بسیار مشکل می‌شود و لذا بهتر است که از روش برداری مساله حل گردد. مثلاً در شکل ۱ پین شماره یک یک درجه آزادی θ_1 و پین شماره دو سه درجه آزادی θ_2, u_2, v_2 است و این مسئله را می‌توان به روش اول (یعنی روشی که خود ما حالت ثانویه آن را حدس می‌زنیم)، حل نمود اما در شکل ۲ سه پین شماره‌های ۱، ۲، ۳ دارای چندین درجه آزادی $\theta_1, \theta_2, \theta_3$ و u_1, u_2, u_3 ، v_1, v_2, v_3 می‌باشند و این مسئله را نمی‌توان به راحتی حل نمود (یعنی حدس شرایط ثانویه و تخمین تغییر مکان نقاط اثر نیروها مشکل می‌شوند) و لذا بهتر است از روش برداری حل گردد.



شکل ۱



شکل ۲



مثال ۱: در شکل زیر زاویه θ نظیر تعادل از کدام رابطه بدست می‌آید؟

$$M = K\ell^2\theta \quad (1)$$

$$M = K\ell\theta \quad (2)$$

$$M = K/\ell\theta \quad (3)$$

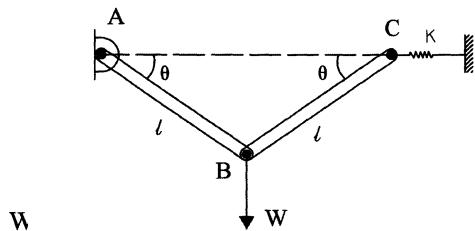
۴) هیچ کدام

$$\delta W = 0 \Rightarrow F dx_A - M d\theta = 0$$

$$x_A = \ell\theta \Rightarrow dx_A = \ell d\theta$$

$$F = Kx_A = K\ell\theta \Rightarrow K\ell^2\theta d\theta = M d\theta \Rightarrow M = K\ell^2\theta$$

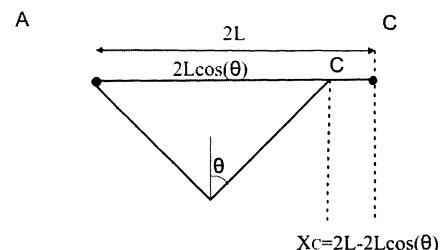
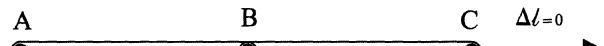
مثال ۲: در شکل زیر θ نظری تعادل، از کدام رابطه بدست می‌آید، مشروط بر اینکه وقتی AB و BC در حالت افقی قرار دارند، فر در حالت آزاد باشد.



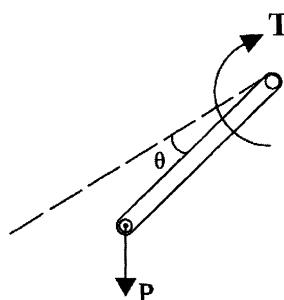
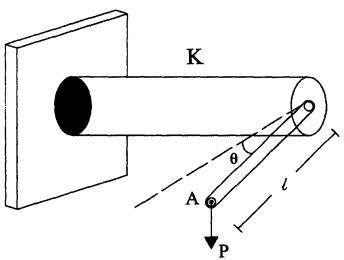
$$y_B = \ell \sin \theta \quad \rightarrow \quad y_B = \ell \cos \theta \\ x_C = 2\ell(1 - \cos \theta) \quad \Rightarrow \quad dx_C = 2\ell \sin \theta d\theta \\ F = Kx_C = K2\ell(1 - \cos \theta)$$

$$W\ell \cos \theta d\theta - k(2\ell)(1 - \cos \theta)(2\ell \sin \theta d\theta) = 0$$

$$\Rightarrow (1 - \cos \theta) \tan \theta = \frac{W}{4K\ell}$$



مثال ۳: در شکل زیر θ چقدر است؟



$$\sin \theta = \frac{K}{P\ell} \theta \quad (1)$$

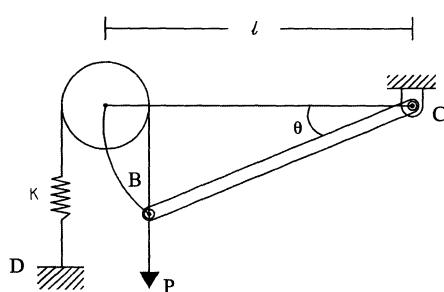
$$\cos \theta = \frac{K}{P\ell} \theta \quad (2)$$

$$\tan \theta = \frac{K}{2P\ell} \theta \quad (3)$$

$$Pdy_A - Td\theta = 0$$

$$y_A = \ell \sin \theta \Rightarrow dy_A = \ell \cos \theta d\theta$$

$$T = K\theta \Rightarrow P \ell \cos \theta d\theta = K\theta d\theta \Rightarrow \cos \theta = \frac{K}{P\ell} \theta$$



$$Pdy_B - Fdy_D = 0$$

$$y_B = \ell \sin \theta \Rightarrow dy_B = \ell \cos \theta d\theta$$

$$y_D = \ell \sin \theta \Rightarrow dy_D = \ell \cos \theta d\theta$$

$$P(\ell \cos \theta d\theta) - (ky_B)(\ell \cos \theta d\theta) = 0$$

$$P = Ky_B = K\ell \sin \theta \Rightarrow \sin \theta = \frac{P}{K\ell}$$

مثال ۴: کدام گزینه صحیح است؟

$$\sin \theta = \frac{P}{K\ell} \quad (1)$$

$$\cos \theta = \frac{P}{K\ell} \quad (2)$$

$$\tan \theta = \frac{P}{K\ell} \quad (3)$$

مثال ۵: تا رسیدن به شرایط تعادل، طوفه B در جهت y در اثر وزن W حرکت می‌کند. در ۰ = y فنر آزاد است. کدام رابطه صحیح است؟

$$Wdy - Fds = 0$$

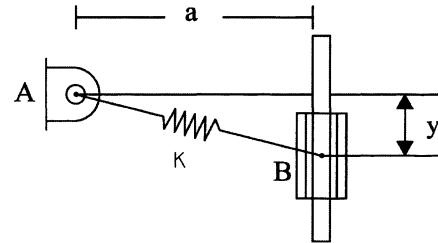
$$s = \sqrt{a^2 + y^2} - a$$

$$ds = \frac{1}{2}(2y)(a^2 + y^2)^{-\frac{1}{2}} dy$$

$$F = K \cdot s$$

$$Wdy - K \left(\sqrt{a^2 + y^2} - a \right) \left[y \left(a^2 + y^2 \right)^{-\frac{1}{2}} \right] dy = 0$$

$$\Rightarrow y \left[1 - \frac{a}{\sqrt{a^2 + y^2}} \right]^{-1} = \frac{W}{K}$$



مثال ۶: در حالت تعادل کدام است؟ مشروط بر آنکه در حالت افقی AB فنر آزاد باشد. (طول AB برابر با L می‌باشد).

$$Wdy_D - Fds = 0$$

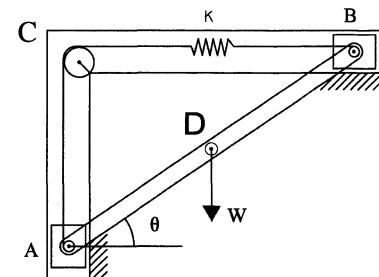
$$s = AC + CB - l = l \sin \theta + l \cos \theta - l$$

$$ds = (\ell \cos \theta - \ell \sin \theta) d\theta$$

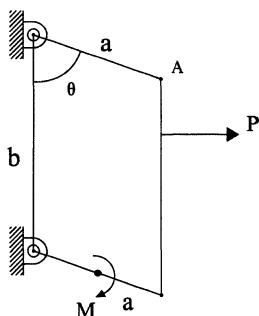
$$y = \frac{\ell}{2} \sin \theta \Rightarrow dy = \frac{\ell}{2} \cos \theta d\theta$$

$$W \left(\frac{\ell}{2} \cos \theta d\theta \right) - kl(\sin \theta + \cos \theta - 1)(\ell \cos \theta - \ell \sin \theta) d\theta = 0$$

$$\frac{W}{2Kl} (\cos \theta + \sin \theta - 1)(1 - \tan \theta) = 0$$



مثال ۷: در سیستم چهار میله‌ای زیر کدام گزینه مقدار زاویه θ ناشی از نیروی P و ممان M را بدست می‌دهد؟

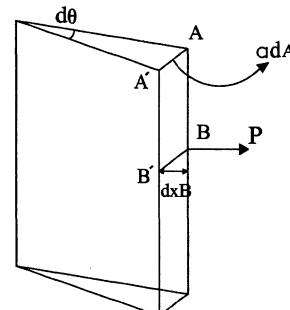


$$\cos \theta = \frac{M}{Pa} \quad (1)$$

$$\sin \theta = \frac{M}{Pa} \quad (2)$$

$$\tan \theta = \frac{M}{Pa} \quad (3)$$

چون حالت ثانویه موجود نمی‌باشد، به اندازه $d\theta$ تغییر می‌دهیم.



$$Md\theta - Pdx_B = 0$$

$$dx_B = ad\theta \cos \theta$$

$$Md\theta - Pa \cos \theta d\theta = 0$$

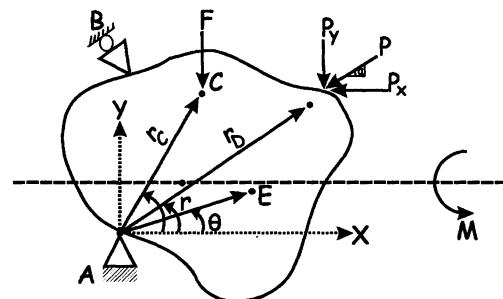
$$\cos \theta = \frac{M}{Pa}$$

روش بوداری:

همان طوری که در بخش قبل به طور خلاصه توضیح داده شده روش بوداری، یک روش بسیار قوی برای حل مسائل استاتیک می‌باشد. به خصوص این روش برای مسائل نامعین و حتی مسائل معینی که تعداد نیروهای متتمرکز زیاد و یا تعداد درجه آزادی روی اعضای متصل شده به یکدیگر در محل پین‌ها در سازه زیاد است، کاربرد فراوانی دارد.

در این روش کار انجام شده توسط ممان‌ها $\left(\sum_{i=1}^n T_i Q_i \right)$ و یا گشتاورهای پیچشی $\left(\sum_{i=1}^n M_i \theta_i \right)$ ، به صورت بوداری نوشته

نمی‌شود، بلکه به همان حالت اسکالار نوشته می‌شود و فقط کار انجام شده توسط نیروهای متتمرکز (مثلًا P و F در شکل زیر)، به صورت بوداری نوشته می‌شود. یعنی:



فرض جسم صلب در محل A ، B به صورت قید تکیه‌گاهی، متصل به یک دیواره صلب متصل است. در قید A مولفه‌های تغییر مکان صفر است و در قید B فقط مولفه‌های تغییر مکان در یک جهت قید صفر است و در جهت دیگر عمود بر آن دارای حرکت و تغییر مکان می‌باشد (یعنی در B تکیه‌گاه غلطکدار است). جسم تحت یک نیروی متتمرکز عمودی F و یک نیروی متتمرکز P که با افق زاویه α می‌سازد قرار دارد. نقطه C و D به ترتیب نقاط اثر نیروهای F و P می‌باشند. موقعیت هندسی هر نقطه روی جسم صلب، به صورت مختصات قطبی (r, θ) بیان می‌شود که E یک نقطه دلخواه روی جسم صلب است.

در روش بوداری ابتدا در محل یکی از تکیه‌گاهها که در هر دو جهت (مثلًا x و y) قید شده‌اند، یک محور مختصات xoy در نظر می‌گیریم. فاصله محل نقطه اثر نیروهای متتمرکز تا مبدأ مختصات O را که در اینجا r_C برای F و r_D برای نیروی P می‌باشد، به صورت بوداری مانند زیر می‌نویسیم. نیروهای متتمرکز را نیز در جهت x و y به صورت بوداری می‌نویسیم. نکته بسیار مهم این است که چون کار یا انرژی به صورت ضرب ماتریسی نوشته می‌شوند. از طرفی بایستی قوانین ضریب ماتریسی رعایت شوند. لذا بایستی نیروها به صورت یک ماتریس ردیفی و فاصله نقطه اثر نیروها تا مبدأ مختصات به صورت یک ماتریس ستونی نوشته شوند. طبق اصل می‌نیمم، انرژی رابطه، به صورت زیر نوشته می‌شود.

$$\bar{F} \cdot d\bar{r}_C + \bar{P} \cdot d\bar{r}_D + M d\theta = 0 \quad \text{معادله (1)}$$

رابطه (1) به صورت ضرب بوداری بین نیروها و فاصله نقطه اثر نیروها تا مبدأ مختصات نوشته شده است، برای سادگی در حل مسائل دو بعدی در استاتیک ترجیحاً ممان‌ها یا گشتاور به صورت بوداری نوشته نمی‌شوند و به همان صورت اسکالار نوشته می‌شوند. در رابطه بالا بایستی نیروها به صورت بوداری و ستونی و تغییر مکان‌ها به صورت بوداری و ردیفی به صورت زیر نوشته شوند.

$$\bar{F} = [F_x, F_y]$$

که در اینجا چون نیرو عمودی است $F_x = 0$ است. همچنین در رابطه (1) دقیق شود که علامت‌ها همواره مثبت نوشته می‌شوند. زیرا عالم از طریق مقایسه جهت نیروهای x ، y مدنظر قرار می‌گیرند. یعنی مثلاً برای \bar{F} داریم:

$$\bar{F} = [0, -F] \quad (2)$$

نیروی F منفی نوشته شده چون در خلاف جهت محور y ها می باشد.

$$\dot{P} = \begin{bmatrix} P_x, P_y \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -P \cos \alpha, -P \sin \alpha \end{bmatrix} \quad (3)$$

نیروهای P به صورت منفی نوشته می شوند چون در جهت خلاف محورهای x, y است.

$$\dot{r}_C = \begin{cases} x_C \\ y_C \end{cases} = \begin{cases} +r_C \cos \theta \\ +r_C \sin \theta \end{cases} \quad (4)$$

دقت شود که چون x_C و y_C هر دو نسبت به جهت محورهای x, y مثبت هستند در ماتریس علامت مثبت انتخاب شده.

$$\dot{r}_D = \begin{cases} x_D \\ y_D \end{cases} = \begin{cases} r_D \cos \theta \\ r_D \sin \theta \end{cases} \quad (5)$$

حال از معادلات ۴ و ۵ نسبت به θ مشتق می گیریم، یعنی:

$$d\dot{r}_C = \begin{cases} \frac{\partial x_C}{\partial \theta} d\theta \\ \frac{\partial y_C}{\partial \theta} d\theta \end{cases}, \quad d\dot{r}_D = \begin{cases} \frac{\partial x_D}{\partial \theta} d\theta \\ \frac{\partial y_D}{\partial \theta} d\theta \end{cases} \quad (6)$$

حال مقادیر موجود در روابط ۲ و ۳ و ۶ را در رابطه ۱ قرار می دهیم.

تذکر بسیار مهم برای حل مسائل کنکور

روش شبه برداری: در مسائل استاتیک (در حد دوره کارشناسی)، اصولاً مسائلی را که به روش برداری حل می شوند، می توان به روش ساده تری به نام روش شبه برداری حل نموده، یعنی در این مسائل دیگر رابطه می نیمیم انرژی را به صورت ضرب برداری نمی نویسیم بلکه به همان صورت ضرب معمولی (یا اسکالر) نوشته می شود.

مثلثاً معادله شماره ۱ قبل را می توان به صورت زیر نوشت:

$$F dy_C + P_x . dx_D + P_y dy_D + M d\theta = 0 \quad (7)$$

دقت شود که (با توجه به شکل مربوط به فصل روش برداری) چون نیروی F در راستای y است، لذا در بالا از dy_C استفاده شده است و همچنین مولفه های نیروی P در دو جهت x, y که P_x و P_y می باشند. به ترتیب دارای تغییر مکان های dx_D و dy_D می باشند. حال مقادیر y_C و x_D و y_D که در واقع مختصات هندسی نقاط اثرات نیروهای F و P_x و P_y نسبت به محورهای x, y می باشند را می نویسیم.

مثلثاً:

$$y_C = r_C \sin \theta \Rightarrow dy_C = r_C \cos \theta d\theta \quad (8)$$

$$x_D = r_D \cos \theta \Rightarrow dx_D = -r_D \sin \theta d\theta \quad (9)$$

$$y_D = r_D \sin \theta \Rightarrow dy_D = r_D \cos \theta d\theta \quad (10)$$

حال مقادیر موجود در روابط ۸ و ۹ و ۱۰ را در معادله ۷ قرار می دهیم.

فقط دقت شود که هنگام جایگزینی مقادیر نیرو و تغییر مکان ها در رابطه ۷ حتماً علائم مثبت و منفی هم برای نیروها و هم برای تغییر مکان های dy_C و dx_D در نظر گرفته شود. اگر نیروها و یا تغییر مکان ها در جهت مثبت محورهای x, y قرار دارند، مثبت و اگر در جهت مخالف محورهای x, y واقع هستند، منفی در نظر گرفته می شوند. در هر حال مثال های ارائه شده در این فصل اکثرآ به جای روش برداری از روشی شبه برداری حل شده اند.

۵۱ | مؤسسه آموزش عالی آزاد پارسه | روش انرژی و برداری برای حل مسائل

مثال ۸: در سیستم زیر θ در حالت تعادل از چه رابطه‌ای بدست می‌آید؟

$$\bar{P} = [P \ 0]$$

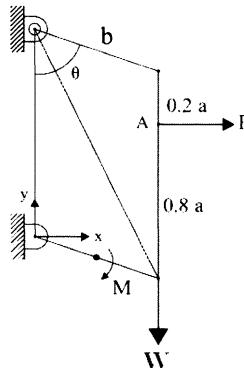
$$\bar{W} = [0 \ -W]$$

$$r_P = \begin{bmatrix} b \sin \theta \\ 0.8a - b \cos \theta \end{bmatrix}$$

$$r_W = \begin{bmatrix} b \sin \theta \\ -b \cos \theta \end{bmatrix}$$

$$dr_P = \begin{bmatrix} b \cos \theta \\ b \sin \theta \end{bmatrix} d\theta \quad dr_W = \begin{bmatrix} b \cos \theta \\ b \sin \theta \end{bmatrix} d\theta$$

$$\text{رابطه انرژی: } Pb \cos \theta - wb \sin \theta + M = 0$$



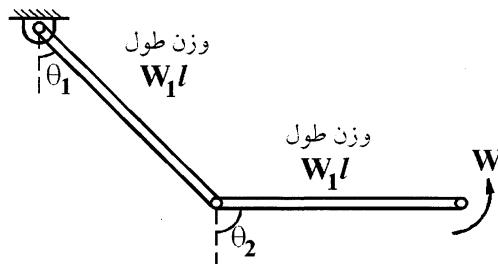
مثال ۹: اگر $d\theta_1 = 0$ باشد θ_2 تعادل در شکل زیر کدام است؟

$$\tan \theta_2 = \frac{2M}{wl} \quad (۱)$$

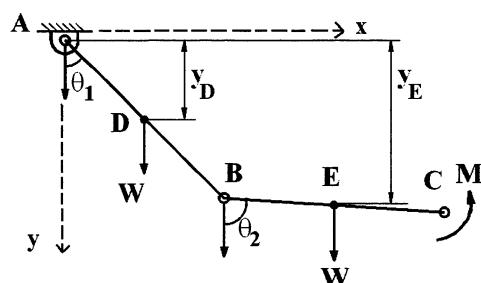
$$\theta_2 = 0 \quad (۲)$$

$$\sin \theta_2 = \frac{2M}{wl} \quad (۳)$$

$$\sin \theta_2 = \frac{2M}{wl} \quad (۴)$$



چون برخلاف دیگر مسائل انرژی بیش از یک مفصل وجود دارد، لذا از روش شبه‌برداری مساله حل می‌شود. یعنی در محل تکیه‌گاه که تغییر مکان $u_y = 0$, $u_x = 0$ است. یک محور مختصات سروش اکن xy در نظر می‌گیریم و مختصات هندسی محل اعمال نیروهای خارجی را نوشت و سپس از رابطه انرژی، مساله را حل می‌کنیم. یعنی:



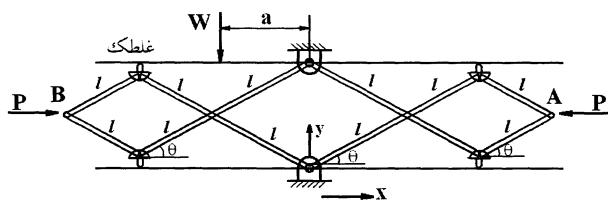
$$W dy_D + W dy_E - M d\theta_2 = 0 \quad \text{رابطه انرژی}$$

$$y_D = \frac{\ell}{2} \cos \theta_1 \Rightarrow dy_D = \frac{-\ell}{2} \sin \theta_1 d\theta_1$$

$$y_E = \ell \cos \theta_1 + \ell \cos \theta_2 \Rightarrow dy_E = L \sin \theta_1 d\theta_1 - \frac{\ell}{2} \sin \theta_2 d\theta_2$$

مقادیر را در رابطه انرژی قرار می‌دهیم $d\theta_1 = 0$, $\theta_2 = 0$:

$$W \left(-\frac{\ell}{2} \sin \theta_2 d\theta_2 \right) + M \theta_2 = 0 \Rightarrow \boxed{\sin \theta_2 = \frac{2M}{wl}}$$



$$x_A = x_B = 3\ell \cos \theta$$

$$dx_A = dx_B = -3\ell \sin \theta d\theta$$

$$y_W = 2\ell \sin \theta \Rightarrow dy_W = 2\ell \cos \theta d\theta$$

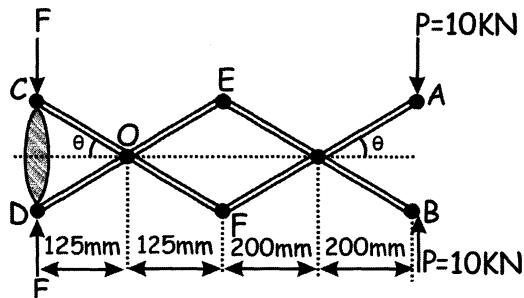
رابطه انرژی

$$pd x_A + pd x_B - Wdy_W = 0 \Rightarrow -P3L \sin \theta d\theta - P3L \sin \theta d\theta - W2\ell \cos \theta d\theta = 0 \Rightarrow \theta =$$

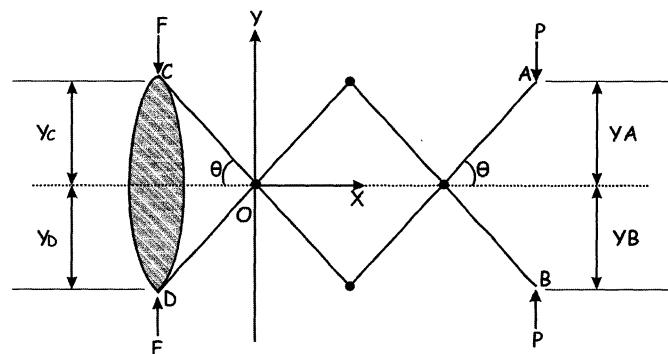
مثال ۱۰: تعادل کدام است طول اعضا ℓ و 2ℓ می‌باشند.

چون بیش از یک مفصل وجود دارد از روش شبه‌برداری مساله حل می‌شود. یعنی در تکیه‌گاه پائین محور ساکن xy را خود فرض می‌کنیم و مختصات هندسی نقاط اعمال نیرو را نوشته و سپس از رابطه انرژی مقدار θ محاسبه می‌گردد.

مثال ۱۱: در اینر مکانیکی زیر حداقل نیروی F تعادل را محاسبه نماید.



برای حل مساله ابتدا در نقطه‌ای که نه در جهت x و نه در جهت y حرکت دارد، یک محور xy در نظر می‌گیریم (مثلاً مفصل O در شکل) و از روش شبه‌برداری مساله را حل می‌کنیم. دقت شود که در مفاصلی مانند E و F که در جهت y حرکت دارند، نمی‌توان محور xy را در نظر گرفت. چون نیروهای F و P در جهت y دارای حرکت می‌باشند. لذا تغییر مکان‌های y_A و y_B و y_D و y_C و y_B را محاسبه می‌کنیم و سپس اثرات نیروها را در نظر می‌گیریم و سپس برای محاسبه dy_A و dy_B و dy_C و dy_D از تغییر مکان‌های y_A و y_B و y_C و y_D مشتق می‌گیریم.



رابطه انرژی برای نیروها عبارتند از:

$$(-P)(dy_A) + P(-dy_B) + (-F)(dy_C) + (F)(-dy_D) = 0$$

مثالاً در عبارت چهارم این معادله، چون نیروی F واقع شده در نقطه D هم جهت با محور y است. پس آنرا مثبت در نظر گرفته‌ایم. همچنانی چون y_D نسبت به محور y در قسمت منفی محور y قرار گرفته است، لذا تغییر مکان را $-dy_D$ در نظر گرفته‌ایم. دیگر عبارات این معادله نیز به همین ترتیب علامت‌گذاری شده‌اند.

$$y_A = y_B \Rightarrow dy_A = dy_B$$

$$y_C = y_D \Rightarrow dy_C = dy_D$$

این مقادیر را در رابطه انرژی قرار می‌دهیم.

$$-2Pdy_A - 2Fdy_C = 0 \quad (2)$$

$$y_A = 200 \tan \theta \Rightarrow dy_A = \frac{200}{\cos^2 \theta} d\theta$$

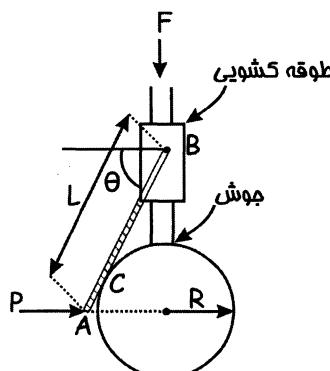
$$y_C = -125 \tan \theta \Rightarrow dy_C = -\frac{125}{\cos^2 \theta} d\theta$$

این مقادیر را در رابطه (2) قرار می‌دهیم.

$$2P \frac{200}{\cos^2 \theta} d\theta = 2F \frac{125}{\cos^2 \theta} d\theta \Rightarrow F = 1.6P = 16 \text{ KN}$$

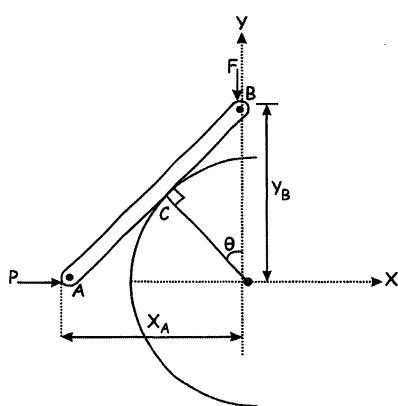
مثال ۱۲: مقدار نیروی F برای تعادل دستگاه کدام است.

اصطکاک، صفر و میله‌ها نازک و بدون وزن می‌باشند.



مساله، از روش شبه‌برداری انرژی حل می‌شود. ابتدا در یک محل ساکن که تغییر مکان در جهت افقی و عبوری صفر است، مبدأ مختصات را در نظر می‌گیریم. کره به شعاع R در مرکز خود ساکن است. پس مبدأ را در آن نقطه در نظر گرفته و محور xy را حتماً جهت دلخواه انتخاب می‌کنیم.

مختصات نقاط اثر نیروهای F و P را که به ترتیب B ، B و A می‌باشند، نسبت به محور y نویسیم و سپس از آن‌ها مشتق می‌گیریم:



رابطه انرژی

$$y_B = \frac{r}{\cos \theta} \Rightarrow dy_B = \frac{r \sin \theta}{\cos^2 \theta} d\theta$$

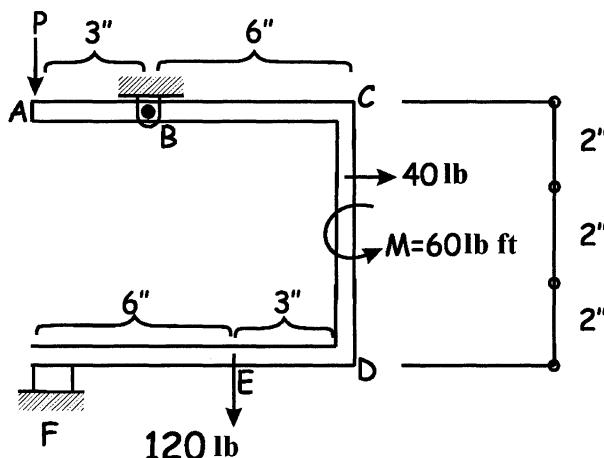
$$x_A = \ell \cos \theta \quad dx_A = -\ell \sin \theta d\theta$$

حال این مقادیر جزئی، تغییر مکان dx_A , dy_B را در رابطه انرژی قرار می‌دهیم، یعنی:

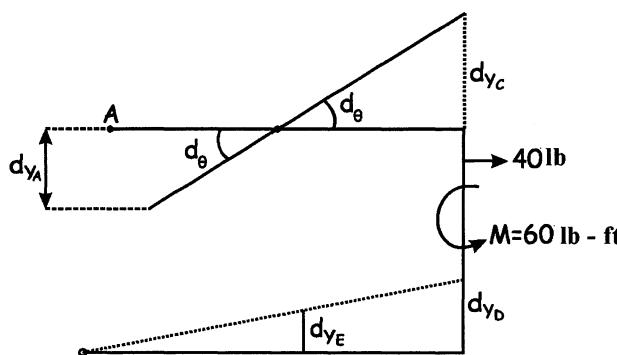
$$F \left(\frac{R \sin \theta}{\cos^2 \theta} d\varphi \right) - P \ell \sin \theta d\theta = 0$$

$$F = \frac{P\ell}{R} \cos^2 \theta$$

مثال ۱۳: مطلوبست نیروی قائم P که بایستی در نقطه A به سیستم وارد شود، تا سیستم در وضعیت تعادل بماند.



حل: این مساله از نوع اول می‌باشد. یعنی می‌توانیم با یک تغییر شکل ثانویه مساله را حل کنیم. از طرفی چون تعداد نیروهای متغیر کریز از یک عدد می‌باشد، لذا از روش شبه‌برداری نیز به سادگی قابل حل است. در هر حال از دانشجویان محترم تقاضا می‌شود که مانند دستورالعمل گفته شده مساله را از روش شبه‌برداری نیز حل نمایند. محور مختصات xy را یا در محل پاشنه B و یا در نظر بگیرید. در اینجا مساله از روش انرژی نوع اول حل می‌شود. یعنی خودمان، یک تغییر چرخش $d\theta$ به سیم می‌دهیم. با توجه به ابعاد هندسی مساله و محل دو پاشنه، نقاط C و D حرکتی در جهت افقی نداشته و میله CD در امتداد خود جابجا می‌شود در نتیجه نیروی افقی 40Lb و ممان M=60Lb·ft هیچ‌گونه کاری را در جهت امتداد خود، انجام نمی‌دهند. لذا



$$Pdy_A - 120dy_E + 40dx + M'd\theta = 0$$

هیچ‌گونه کاری در جهت θ, x انجام نمی‌شود.

$$Pdy_A - 120dy_E = 0$$

$$dy_A = 3d\theta \downarrow$$

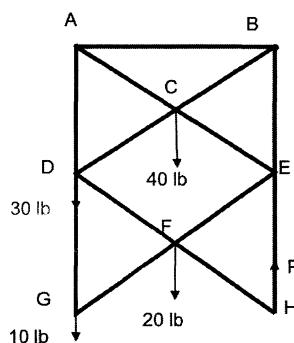
$$dy_C = 6d\theta \uparrow$$

$$dy_D = dy_C = 6d\theta$$

$$dy_E = \frac{6}{9} dy_D = \frac{6}{9} (6d\theta) = 4d\theta$$

مقادیر را در رابطه انرژی، در بالا قرار می‌دهیم.

$$P(3d\theta) - 120(4d\theta) = 0 \Rightarrow P = 160 \text{ lb}$$



مساله ۱۴: در سیستم آکاردوانی زیر، مطلوبست نیروی اعمالی P برای نگهداری دستگاه راه طول تمام اعضا با یکدیگر مساوی بوده به طوری که در وسط به یکدیگر پین شده‌اند.

این مساله از نوع اول می‌باشد. لذا می‌توانیم با یک تغییر شکل ثانویه آنرا حل نمائیم. از دانشجویان محترم تقاضا می‌شود (برخلاف مثال قبل یعنی مثال 13) این مساله را از روش تغییر مکان ثانویه نیز حل نمایند. در اینجا مساله از روش شبه‌برداری حل می‌شود و امید است، دانشجویان عزیز جواب‌های خود را با جواب‌های ناشی از روش شبه‌برداری مقایسه نمایند.

ابتدا محور مختصات را در یک نقطه ساکن که در جهت افقی و عمودی حرکت ندارند، انتخاب می‌کنیم. مثلاً نقطه O و سپس روابط انرژی را می‌نویسیم. یعنی رابطه انرژی، به صورت زیر نوشته می‌شود.

$$40(dy_C) + 30(dy_D) + 20(dy_F) + 10(dy_G) - P(dy_H) = 0$$

$$y_c = a$$

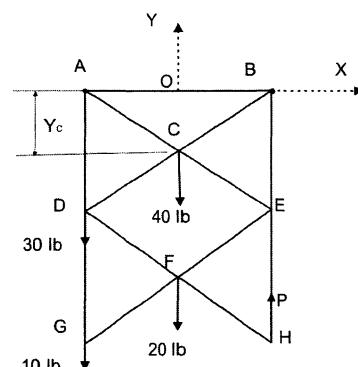
$$dy_C = da = \delta_c$$

$$y_E = 2a \Rightarrow dy_E = 2da = 2\delta_c$$

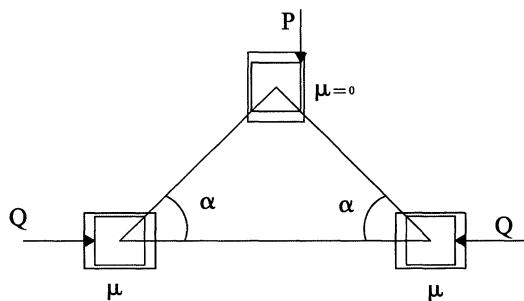
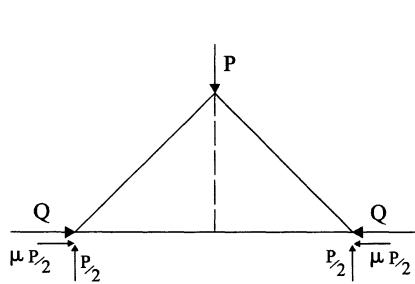
$$y_F = 3a \Rightarrow dy_F = 3da = 3\delta_c$$

$$y_H = y_G = 4a \Rightarrow dy_H = 4da = 4\delta_c$$

$$\Rightarrow P = 50 \text{ lb}$$



مقادیر را در رابطه انرژی بالا قرار می‌دهیم تا مقدار P محاسبه شود.



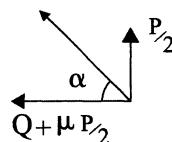
مثال: کدام گزینه صحیح است؟

$$\tan \alpha = \frac{P}{2Q + \mu P} \quad (1)$$

$$\tan \alpha = \frac{P}{Q + P\mu} \quad (2)$$

$$\tan \alpha = \frac{2P}{Q + P\mu} \quad (3)$$

$$\tan \alpha = \frac{\frac{P}{2}}{Q + \mu \frac{P}{2}} = \frac{P}{2Q + \mu P}$$

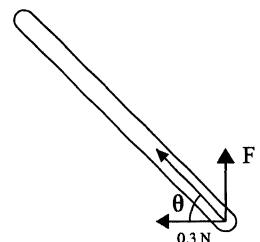
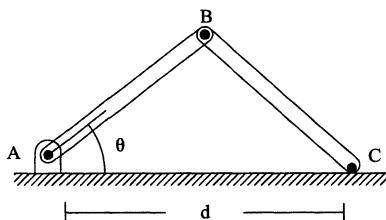


$$\tan \phi_c = 0.3$$

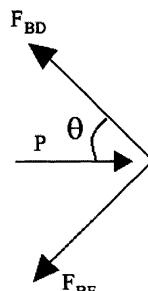
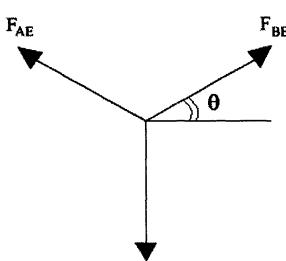
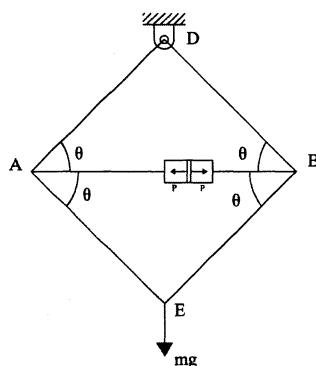
$$\phi_c = \tan^{-1} 0.3$$

$$\theta = \frac{\pi}{2} - \phi_c = \frac{\pi}{2} - \tan^{-1} 0.3$$

$$\cot \theta = 0.3 = \frac{\frac{d}{2}}{\sqrt{1 - \frac{d^2}{4}}} = \frac{d}{\sqrt{4 - d^2}} \Rightarrow d =$$



مثال: نیروی فشاری P از طرف سیلندر هیدرولیک به میله‌ها چقدر باشد، تا وزنه به حالت تعليق در آید؟



$$P = mg \tan \theta \quad (1)$$

$$P = mg \cot \theta \quad (2)$$

$$P = mg \sin \theta \quad (3)$$

$$P = mg \cos \theta \quad (4)$$

$$F_{BD} = F_{BE}$$

$$mg = 2F_{BE} \sin \theta$$

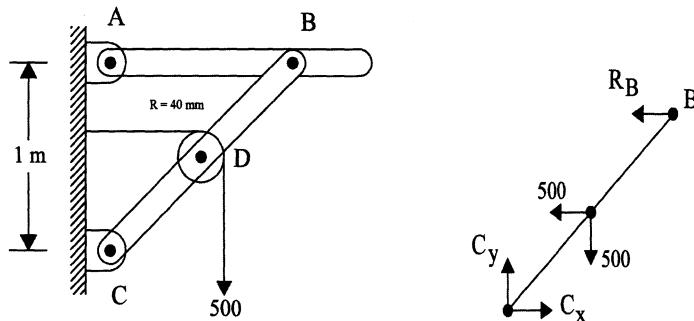
$$P = 2F_{BE} \cos \theta$$

$$\Rightarrow P = mg \cot \theta$$

مثال: عکس العمل A در هر یک از دو حالت زیر چقدر است؟

الف) اصطکاک بین طناب و قرقه صفر است.

ب) ضریب اصطکاک 0.3 است.



$$\sum M_C = 0 \Rightarrow R_B(1) + 500\left(\frac{1}{2}\right) - 500\left(\frac{1}{2}\right) = 0 \Rightarrow R_B = 0$$

$$Q = 500e^{-\frac{\pi}{2}0.3} = 500e^{-\frac{3\pi}{20}}$$

$$\sum M_C = 0 \Rightarrow R_B(1) + \underbrace{500e^{-\frac{3\pi}{20}}}_{Q}\left(\frac{1}{2}\right) - \underbrace{500}_{P}\left(\frac{1}{2}\right) = 0 \dots \Rightarrow R_B = 93.9$$

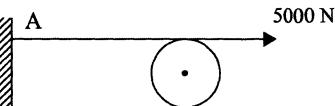
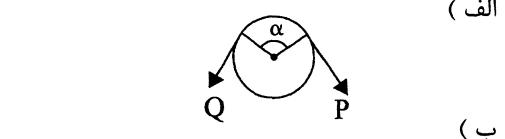
طناب چند دور بپیچد تا عکس العمل A، 2000 N گردد. ضریب اصطکاک طناب و قرقه 0.3 فرض شود.

$$P = Qe^{\alpha\mu}$$

$$5000 = 2000e^{0.3\alpha}$$

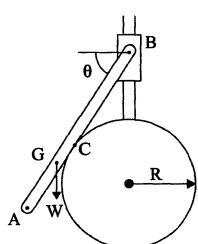
$$\alpha = \frac{1}{0.3} \ln \frac{5}{2} = \frac{10}{3} (\ln 5 - \ln 2) = 3.05$$

$$\frac{\alpha}{2\pi} = n = \frac{0.48}{2\pi} \approx 0.48 \quad \text{تعداد دور طناب}$$



در مسائلی که به صورت دایره، نیم دایره، کره و... مطرح هستند و نهایتاً با چند میله یک سیستم استاتیکی را تشکیل می‌دهند، نکاتی که در مثال‌های زیر مطرح شده مدنظر می‌باشد.

مثال: در شکل زیر تمام سطوح بدون اصطکاک فرض شده است. زاویه θ نظیر تعادل کدام است؟



$$\operatorname{tg}\theta = 0.68 \quad (1)$$

$$\operatorname{tg}\theta = 0.42 \quad (2)$$

$$\operatorname{tg}\theta = 0.53 \quad (3)$$

$$\operatorname{ وزن میله AB = 2R W } \quad (4)$$

فرض:

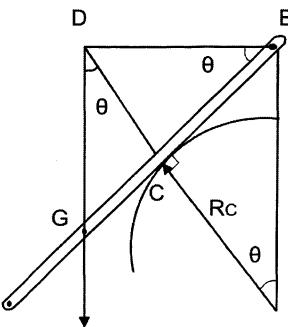
در این مسائل با توجه به سه نیرویی بودن اعضا و اینکه هر سه نیرو از مرکز دایره می‌گذرد، می‌توان مسئله را حل کرد.

$$BG = R = CG + CB$$

$$BC = R \tan \theta$$

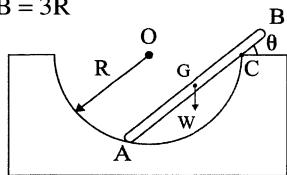
$$CG = CD \tan \theta, \quad CD = BC \tan \theta$$

$$R = R \tan^3 \theta + R \tan \theta \Rightarrow \tan^3 \theta + \tan \theta - 1 = 0 \Rightarrow \tan \theta = 0.68$$

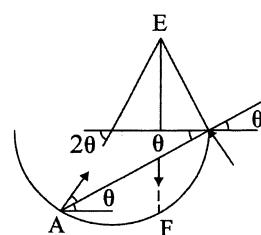


مثال: زاویه θ نظریه تعادل چقدر است؟

$$AB = 3R$$



قطر دایره است.

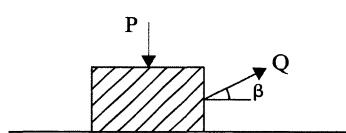


$$AF = 2R \cos 2\theta = \frac{3}{2} R \cos \theta \rightarrow 4 \cos(2\theta) = 3 \cos(\theta)$$

$$\cos 2\theta = 2 \cos^2 \theta - 1$$

$$8 \cos^2 \theta - 3 \cos \theta - 4 = 0 \rightarrow \theta = \dots$$

مثال: برای ایجاد یک حرکت یکنواخت زاویه β ، کدامیک انتخاب شود تا Q می نیمم باشد. مقدار Q_{Min} چقدر است؟



$$Q_{Min} = \frac{\mu P}{\sqrt{1-\mu^2}} \quad \beta = \arctg \mu \quad (1)$$

$$Q_{Min} = \frac{\mu P}{\sqrt{1+\mu^2}} \quad \beta = \frac{1}{2} \arctg \mu \quad (2)$$

$$Q_{Min} = \frac{\mu P}{\sqrt{1+\mu^2}} \quad \beta = \arctg \mu \quad (3)$$

$$\sum F_x = 0$$

$$\sum F_y = 0$$

$$QC \cos \beta = \mu N \Rightarrow N = \frac{Q \cos \beta}{\mu}$$

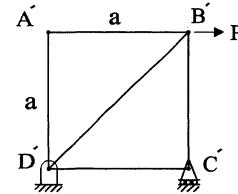
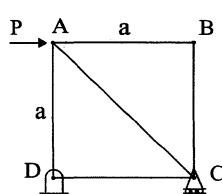
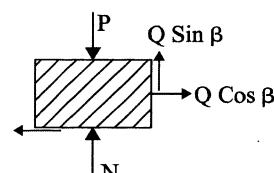
$$N - P + Q \sin \beta = 0 \Rightarrow N + Q \sin \beta = P$$

$$\Rightarrow \frac{QC \cos \beta}{\mu} + Q \sin \beta = P \Rightarrow QC \cos \beta + \mu Q \sin \beta = \mu P$$

$$Q = \frac{\mu P}{\cos \beta + \mu \sin \beta}$$

$$Q_{Min} : \text{where } \cos \beta + \mu \sin \beta = \text{Max} \Rightarrow \beta = \arctg \mu$$

$$Q_{Min} = \frac{\mu P}{\sqrt{1+\mu^2}}$$

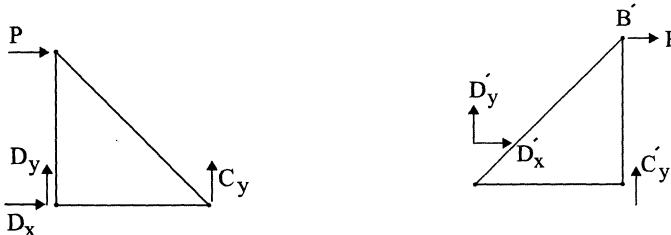


مثال: کدام یک از گزینه‌های زیر صحیح است؟

$$x_B > x_{B'} \quad (1)$$

$$x_B < x_{B'} \quad (2)$$

$$x_B = x_{B'} \quad (3)$$



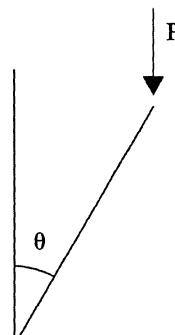
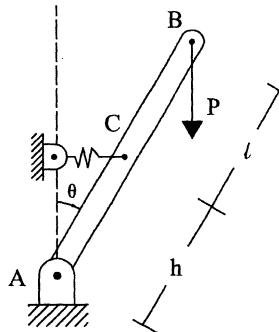
چون شکل ۱ سه عضو غیر صفر دارد و شکل ۲ دو عضو غیر صفر دارد، انرژی شکل ۱ بیش از ۲ است. پس تغییر مکان نقاطی که نیروی خارجی به آنها اعمال شده بیشتر است.

چون تمام نیروهای مقطع، غیر از CE عمودی است.

مثال: زاویه θ نظیر تعادل کدام است؟

وقتی $\theta = 0$ باشد، فنر در حالت آزاد است.

$$\begin{aligned} Pdy_B - Fdx_C &= 0 \\ y_B &= (h+L) - (h+L)\cos\theta \\ x_C &= h\sin\theta \\ dx_C &= h\cos\theta d\theta \\ F &= Kx_C = Kh\sin\theta \\ p(h+L)\sin\theta &= Kh^2\sin\theta\cos\theta \\ \Rightarrow \cos\theta &= \frac{P(\ell+h)}{Kh^2} \end{aligned}$$



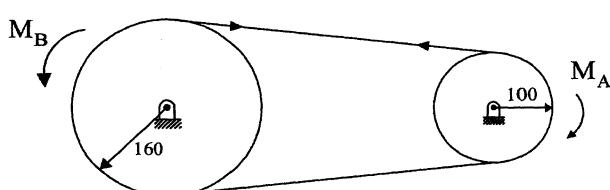
ضریب اصطکاک تسمه و چرخ ۰.۴ است. حداکثر گشتاور M_A که به چرخ A اعمال می‌گردد، بدون اینکه لغزشی ایجاد شود، ۲۰ N·m است. کدام عبارت صحیح است؟

(۱) گشتاور مقاوم قرقه B بیشتر از ۳۳ N·m است.

(۲) در صورتی که لغزشی ایجاد شود، در A شروع می‌شود.

(۳) در صورتی که لغزشی ایجاد شود، در B شروع می‌شود

(۴) زاویه اصطکاک تسمه و چرخ، بیش از ۴۵° است.



$$F_B = F_A \Rightarrow \frac{M_B}{R_B} = \frac{M_A}{R_A}$$

$$M_B = M_A \cdot \frac{R_B}{R_A} = 20 \times \frac{160}{100} = 32 N \cdot m$$

اگر گشتاور یک چرخ کمتر باشد، لغزش در آن چرخ اتفاق می‌افتد. (به طراحی اجزاء ۲ رجوع شود) بنابراین لغزش در A شروع می‌شود.

فصل هشتم

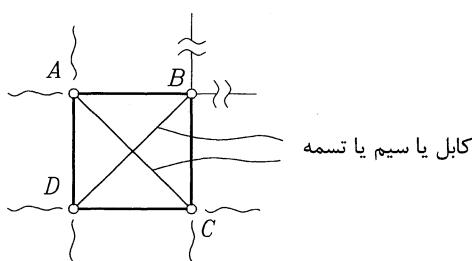
مسائل و نکات عمومی مهم

مقدمه: هدف اصلی از این بخش از جزوه استاتیک، جمع‌آوری و ذکر نکات مهم درس استاتیک در قالب مسائل نمونه در فصول مختلف می‌باشد. شایسته است که دانشجویان عزیز بعد از مطالعه دقیق جزو، مروری بر این فصل و نکات مهم آن نیز داشته باشند. در نوشتمن این فصل، علاوه بر نظرات مهم شخصی مؤلف، نکات برجسته استنتاج شده از امتحانات کنکور کارشناسی ارشد سال‌های گذشته تا سال ۱۳۸۵ نیز آورده شده است.

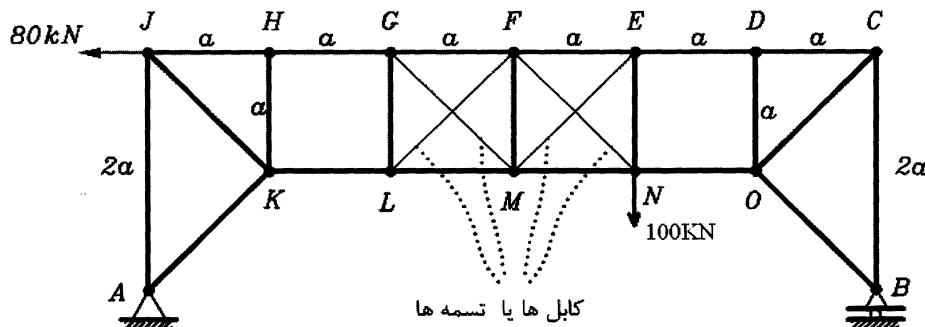
نکات اول: کاربرد کابل‌ها (یا تسمه‌های نازک) در خرپاهای و سازه‌ها

در صفحه ۱۳ این جزو روش‌های مختلف حل خرپاهای مورد بررسی قرار گرفت. در این قسمت چند مساله مهم در مورد کاربرد کابل‌ها (یا سیم بکسل‌ها یا تسمه‌ها) در خرپاهای مطرح می‌گردد. اصولاً در خرپاهای، برای تنظیم زوایای گوشه قاب‌ها، از کابل یا سیم بکسل به عنوان اعضای دو نیروئی استفاده می‌شود. (مثلًاً در خرپایی زیر که دارای قاب ABCD می‌باشد برای اینکه زوایای گوشه‌ها تحت شرایط متفاوت همواره گونیا شده باقی بماند. (مثالاً ۹۰ درجه) از دو کابل AC و BD استفاده شده است).

نکته مهم در مسائل این است که کابل‌ها اصولاً می‌توانند نیروهای کششی را تحمل کنند و قادر به تحمل نیروهای فشاری نمی‌باشند. لذا در مسائل کنکور چنانچه از روی روابط مقاول استاتیکی متوجه شدید که کابلی قرار است تحت بار فشاری قرار گیرد، بدین منزله است که شرایط مساله را بایستی به گونه‌ای تغییر دهید، تا بار اعمال شده به این کابل صفر گردد. به عنوان مثال، به دو مساله زیر توجه فرمائید.



مساله ۱: در خرپای زیر از چهار کابل (یا تسمه) FN و EM و GM و FL استفاده شده است. تعیین کنید اولاً نیروی وارد شده به این کابل‌ها چقدر است؟ ثانیاً نیروی وارد بر عضو MN چقدر است؟

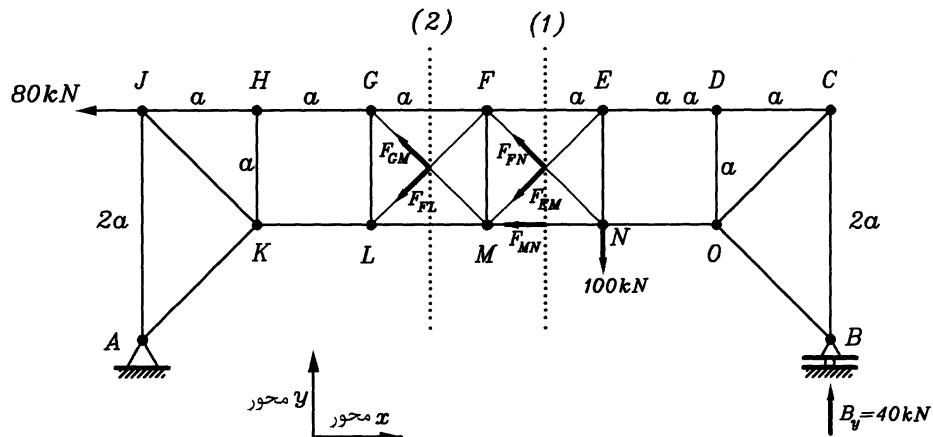


حل: قطعاً قبل از حل تشخیص می‌دهیم که نیروی وارد بر کابل‌ها یا بایستی کششی باشد یا بایستی صفر باشد. زیرا اصولاً کابل‌ها نمی‌توانند بار فشاری را تحمل کنند. لذا:

ابتدا عکس‌العمل A یا عکس‌العمل B را محاسبه می‌کنیم. ترجیحاً عکس‌العمل B را محاسبه می‌کنیم، زیرا دارای یک مجهول y می‌باشد. پس حول A معالات تعادل ممکنی را می‌نویسیم.

$$\sum m_A = 0 \Rightarrow 80(20) - 100(40) + B_y(90) = 0 \Rightarrow B_y = 40\text{kN}$$

حال طبق نکاتی که در فصل‌های قبل جزو اشاره شد، ترجیحاً از روش مقاطع استفاده کرده تا نیروی وارد بر کابل‌ها را محاسبه کنیم. از این رو مقطع ۱ و ۲ را طوری انتخاب کرده تا مانند شکل زیر کابل‌ها را قطع نمایند.



فرض سازه توسط مقطع ۱ مانند شکل بالا قطع شده است. از آنجائی که دو کابل EM و FN فقط می‌توانند نیروی کششی را تحمل می‌کنند، لذا نیروهای کششی در این دو کابل مانند، شکل بالا به صورت $\begin{matrix} F_{FN} \\ F_{EM} \end{matrix}$ می‌باشند. به عنوان مثال اگر دو نیرو را در دو کابل

به صورت F_{EM} نشان دهیم، غلط است. زیرا آن بدین معنی است که نیروی وارد بر کابل EM فشاری است (و اصولاً کابل‌ها نمی‌توانند نیروی فشاری را تحمل کنند). با توجه به هندسه مشابه قابسازه، دو نیروی کششی F_{FN} و F_{EM} یا بایستی با هم برابر بوده و یا اینکه بایستی یکی از آنها صفر (یا هر دو صفر شوند). با توجه به روابط تعادل (در جهت y یعنی $\Sigma F_y = 0$) برای قسمتی از سازه که در سمت چپ مقطع (۱) قرار گرفته است، دو نیروی F_{FN} و F_{EM} نمی‌توانند هر دو یکسان باشند. زیرا اگر یکسان باشند، $\Sigma F_y \neq 0$ می‌شود و سازه در جهت y در حال تعادل نمی‌باشد. برای اینکه قسمتی از سازه که در سمت چپ مقطع (۱) قرار گرفته در

جهت y در حال تعادل باشد، بایستی حتی $F_{EM} = 0$ باشد و مقدار F_{FW} از رابطه تعادل زیر که برای قسمتی از سازه که در سمت چپ مقطع (۱) قرار گرفته است، بدست می‌آید، یعنی:

$$\Sigma F_y = 0 \Rightarrow 40 - 100 + F_{FN} \sin 45 = 0 \Rightarrow F_{FN} = 84.85 \text{ kN}$$

با دلایل مشابه‌ای که برای مقطع (۱) بیان شد، در مقطع (۲) نیز می‌توان نتیجه گرفت، که:

$$F_{FL} = 0$$

$$\Sigma F_y = 0 \Rightarrow 40 - 100 + F_{GM} \sin 45 = 0 \Rightarrow F_{GM} = 84.85 \text{ kN}$$

برای محاسبه نیروی وارد بر عضو MN در مقطع (۱) رابطه تعادل ممان را نسبت به نقطه F می‌نویسیم. یعنی:
 $\Rightarrow \Sigma M_F = 0 \Rightarrow F_{MN} \times a + 100a - 40(3a) = 0 \Rightarrow F_{MN} = 20 \text{ KN}$

لذا جواب کلی این مساله عبارتند از:

$$F_{FN} = 84.85 \text{ KN}$$

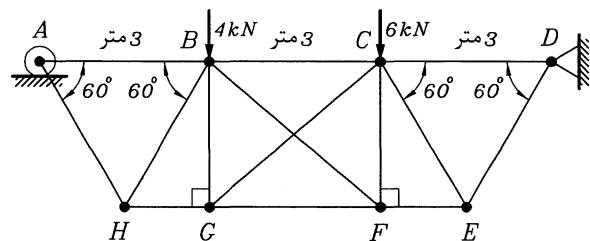
$$F_{ME} = 0$$

$$F_{GM} = 84.85 \text{ KN}$$

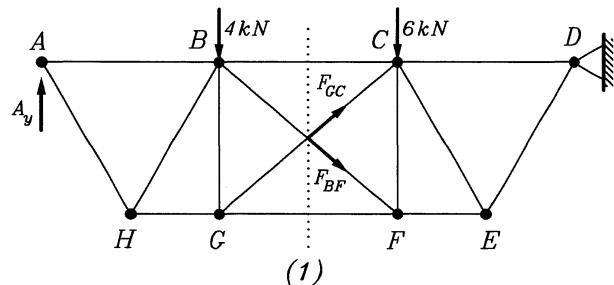
$$F_{FL} = 0$$

$$F_{MN} = 20 \text{ kN}$$

مساله ۲: در خرپای زیر، نیروی وارد بر عضو BG چقدر است؟ در این خرپا از دو کابل EF و CG استفاده شده است.



ابتدا نیروهای وارد بر دو کابل BF و CG را محاسبه می‌کنیم. برای این کار سازه را با مقطع (۱) قطع می‌کنیم.



حل: ابتدا با نوشتن رابطه تعادل، حول نقطه D برای کل سازه،

می‌توان عکس العمل غلطک A_y را محاسبه نمود.

یعنی:

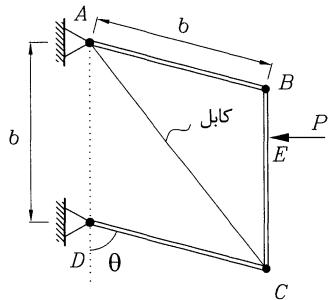
$$\Sigma M_D = 0 \Rightarrow A_y (9) - 6(6) - + 6(3) = 0 \Rightarrow A_y = 6 \text{ kN}$$

حال با همان توجیه مشابهی که در مساله قبل ذکر گردید، اولاً دو نیروی وارد به دو کابل یعنی F_{BF} و F_{GC} بایستی کششی ثانیاً بهعلت تقارن سازه، این دو نیرو بایستی یا با یکدیگر یکسان و یا بایستی هر دو (یا یکی از آنها) صفر شود. با توجه به رابطه تعادل در جهت y برای قسمتی از سازه که در سمت چپ مقطع (۱) قرار گرفته نتیجه می‌گیریم، که $F_{BF} = 0$ و $F_{GC} = 0$ یک مقدار کششی یا صفر بوده که از رابطه زیر بدست می‌آید.

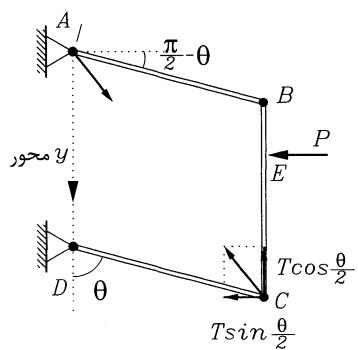
$$\Sigma F_y = 0 \Rightarrow 6 - 6 - F_{BF} \sin 45 = 0 \Rightarrow F_{BF} = 0$$

حال اگر رابطه تعادل را در مفصل G بنویسیم، نتیجه می‌گیریم که نیروی وارد بر عضو BG بایستی صفر باشد. یعنی:

$$F_{BG} \uparrow \quad F_{GH} \leftarrow \quad F_{GF} \rightarrow \Rightarrow \sum F_y = 0 \Rightarrow F_{BG} = 0$$



مساله ۳: کابل (یا تسمه نازک) AC سازه ABCD را تحت نیروی افقی p بهصورت یک متوازی الاضلاع در حال تعادل نگهداری می‌کند. یقین کنید، نیروی وارد بر کابل را (T). θ زاویه متوازی الاضلاع و b ضلع آن می‌باشد.



حل: کابل AC فقط می‌تواند نیروی کششی را تحمل کند. لذا نیروی کششی مانند شکل زیر نشان داده می‌شوند. با توجه به دلایلی که در بحث انرژی (اصل کار مجازی) در جزوه آورده شده است، برای این مساله بهتر است که از روش انرژی استفاده شود. دو نیروی p و نیروی T واقع در مفصل C جزو نیروهای فعال بوده که کار انجام می‌دهند. نیروی کششی T واقع در مفصل A یک نیروی غیرفعال است، زیرا هیچ‌گونه کاری در مفصل قید شده A نمی‌تواند انجام دهد.

با توجه به مطالبی که در بحث انرژی جزوه بیان شده است، بهتر است مساله از روش شبه برداری (یعنی انتخاب محور مختصات xy) حل گردد. لذا در مفصل قید شده A محورهای مختصات xy مانند شکل انتخاب می‌شوند و رابطه انرژی با توجه دقیق به علائم مربوط به نیروها و علائم مربوط به جابجایی‌ها، بهصورت زیر نوشته می‌شود.

لازم بهذکر است که در روش برداری یا شبه برداری انرژی، بهتر است نیروها در راستای محور افقی x و عمودی y تجزیه شوند. لذا نیروی T در محل مفصل C در دو جهت x و y تجزیه شده است. رابطه کلی انرژی برای سازه، عبارت است از:

$$(-p)(dx_E) - \left(T \sin \frac{\theta}{2}\right)(dx_C) - \left(T \cos \frac{\theta}{2}\right)(dy_C) = 0$$

با توجه به شکل:

$$x_E = d \sin \theta \Rightarrow dx_E = b \cos \theta d\theta$$

$$x_C = b \sin \theta \Rightarrow dx_C = b \cos \theta d\theta$$

$$y_C = b + b \cos \theta \Rightarrow dy_C = -b \sin \theta d\theta$$

$$p \cos \theta = T \left(\cos \frac{\theta}{2} \sin \theta - \sin \frac{\theta}{2} \cos \theta \right)$$

$$p \cos \theta = T \sin \left(\theta - \frac{\theta}{2} \right)$$

$$p \cos \theta = T \sin \frac{\theta}{2}$$

$$T = \frac{p \cos \theta}{\sin \frac{\theta}{2}}$$

نیروی کششی وارد بر کابل

نکات دوم: خواص سطوح در چرخش محورهای مختصات

در صفحه ۳۶ این جزو در مورد خواص سطوح (مانند ممان اول و دوم سطح) نسبت به محورهای کارتزین x و y بحث گردید. حال در این فصل به خواص سطوح نسبت به محورهای متعامد x' و y' که از دوران محورهای x و y به وجود آمده است، می‌پردازیم. همین‌طور در این فصل مختصری در مورد خواص سطوح جدار نازک که قبلاً در جزو به آن پرداخته نشده است نیز می‌پردازیم. از دانشجویان محترم تقاضا می‌گردد که خواص سطوح برای سطوح جدار ضخیم با اشکال ساده (مانند مستطیل - مثلث - و دیگر سطوح ساده) را نیز مطالعه نمایند. به عنوان مثال در هر مرجع استاتیک، مثال‌های حل شده فراوانی وجود دارد و امید است که دانشجویان محترم مطالعه نمایند. ذکر است که در چند ساله اخیر (سال ۱۳۸۲ به بعد) در امتحانات کنکور کارشناسی ارشد، مسائل متعددی در مورد خواص سطوح در هنگام چرخش محور مختصات مطرح بوده است، لذا این فصل می‌تواند کمک شایان را برای دانشجویان محترم به همراه داشته باشد.

نکاتی چند در مورد ممان اول و دوم سطوح نسبت به محورهای مختصات x و y

محورهای x و y یعنی محورهای افقی و عمودی که در این فصل از آن یاد می‌گردد:

$$I_x = \int y^2 dA \quad \text{مممان دوم سطح نسبت به محور } x$$

$$I_y = \int x^2 dA \quad \text{مممان دوم سطح نسبت به محور } y$$

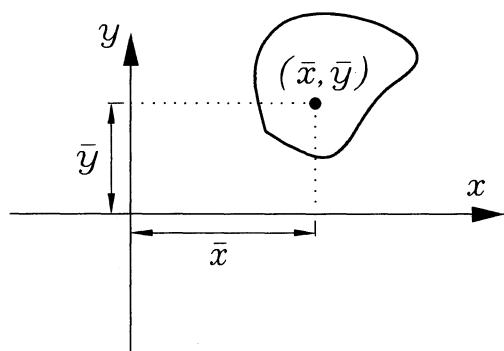
$$Q_x = \int y dA \quad \text{مممان اول سطح نسبت به محور } x$$

$$Q_y = \int x dA \quad \text{مممان اول سطح نسبت به محور } y$$

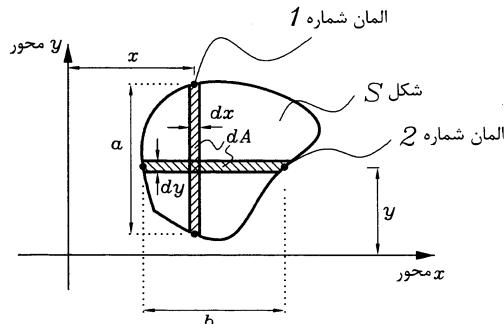
$$\bar{x} = \frac{\sum x_i A_i}{\sum A_i} = \frac{\int x dA}{\int dA} = \frac{Q_y}{A} \quad \text{مختصات مرکز سطح}$$

$$\bar{y} = \frac{\sum y_i A_i}{\sum A_i} = \frac{\int y dA}{\int dA} = \frac{Q_x}{A} \quad \text{مختصات مرکز سطح}$$

که A سطح مقطع کل و \bar{x} و \bar{y} مختصات مرکز سطح می‌باشند (مانند شکل زیر).



تذکر بسیار مهم: برای محاسبه I_x یا I_y (و همچنان Q_x یا Q_y ، حتماً دقت شود که المان‌های صحیح را از درون کل سطح انتخاب نمائیم. به عنوان مثال فرض کنید که می‌خواهیم I_x یا Q_x را در شکل بسته S در زیر محاسبه نمائیم.



$$ممان دوم سطح نسبت به x = \int y^2 dA$$

$$ممان اول سطح نسبت به x = \int y dA$$

برای محاسبه I_x و Q_x حتماً بایستی از المان شماره ۲ در بالا استفاده کرد (نه از المان شماره ۱). یعنی از $dA = bdy$ (نه از $dA = adx$) زیرا اگر به شکل بالا توجه گردد المان شماره ۲ مقدار ممان اول سطح $\int y dA$ را بیان می‌کند، در صورتی که المان شماره ۱ مقدار ممان اول سطح $\int x dA$ را بیان می‌کند. لذا برای محاسبه I_x و Q_x بایستی از الان شماره ۲ استفاده نمود و برای محاسبه I_y و Q_y بایستی از المان شماره ۱ استفاده نمود. یا به عبارت دیگر:

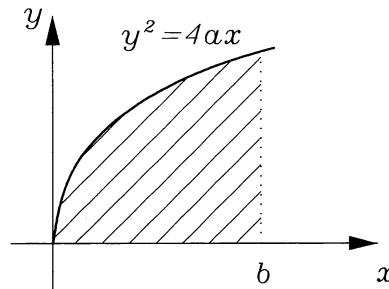
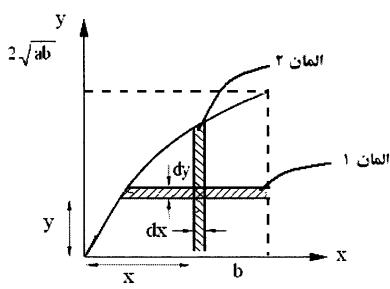
$$I_x = \int y^2 dA = \int y^2 bdy$$

$$Q_x = \int y dA = \int y bdy$$

$$I_y = \int x^2 dA = \int x^2 adx$$

$$Q_y = \int x dA = \int x adx$$

مساله ۱: مرکز سطح زیر یعنی \bar{x} و \bar{y} را محاسبه نمائید.



\bar{x} و \bar{y} را مرکز سطح می‌نامیم: لذا

$$\bar{x} = \frac{Q_y}{A} = \frac{\int x dA}{A} \quad (1)$$

$$\bar{y} = \frac{Q_x}{A} = \frac{\int y dA}{A} \quad (2)$$

برای محاسبه A (یعنی مخرج رابطه ۱ و ۲) از المان ۱ یا المان ۲ استفاده می‌کنیم یعنی هیچ فرقی نمی‌کند از کدام المان ۱ یا ۲ استفاده شود. فرض کنید که از المان ۲ استفاده می‌کنیم. یعنی:

$dA = y dx$ در المان ۲

$$y^2 = 4ax \Rightarrow y = 2a^{\frac{1}{2}} x^{\frac{1}{2}}$$

$$A = \int dA = \int_0^b y dx = \int_0^b 2a^{\frac{1}{2}} x^{\frac{1}{2}} dx = \frac{4}{3} (ab^3)^{\frac{1}{2}}$$

برای محاسبه Q_y یعنی $\int x dA$ حتماً بایستی از المان شماره ۲ استفاده نمود (نه از المان شماره ۱):

$$Q_y = \int x dA$$

$dA = y dx$

$$Q_y = \int_0^b x y dx = 2a^{\frac{1}{2}} \int_0^b x^{\frac{3}{2}} dx = \frac{4}{5} (ab^5)^{\frac{1}{2}}$$

حال برای محاسبه Q_x یعنی $\int y dA$ حتماً بایستی از المان شماره ۱ استفاده نمود (نه از المان شماره ۲):

$$Q_x = \int y dA$$

در المان شماره ۱

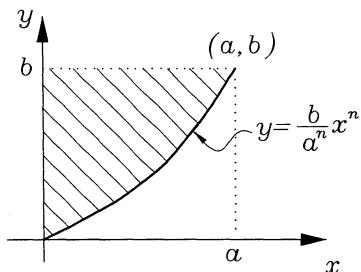
$$a_x = \int y dA = \int_0^{2\sqrt{ab}} y(b-x) dy = \int_0^{2\sqrt{ab}} y \left(b - \frac{y^2}{4a} \right) dy = ab^2$$

حال با داشتن مقادیر A و Q_x و Q_y و جایگزینی آن در روابط ۱ و ۲، خواهیم داشت:

$$\bar{x} = \frac{Q_y}{A} = \frac{3}{5}b$$

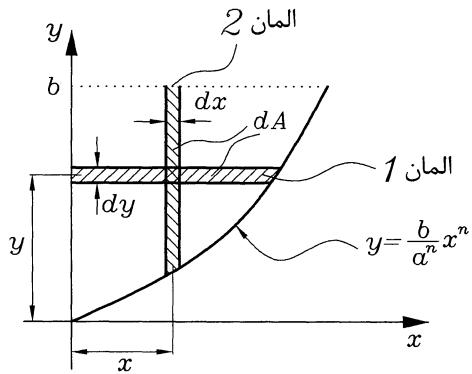
$$\bar{y} = \frac{Q_x}{A} = \frac{3}{4}(ab)^{\frac{1}{2}}$$

مساله ۲: مرکز سطح هاشورزده محاسبه گردد.



$$\bar{x} = \frac{Q_x}{A}, \bar{y} = \frac{Q_y}{A}$$

برای محاسبه A و همچنین Q_x و Q_y بایستی دو المان شماره ۱ و شماره ۲ مانند زیر انتخاب نمود.



برای محاسبه A یعنی سطح کل از المان ۱ یا المان ۲ استفاده شود. فرض کنید که از المان ۲ استفاده می‌کنیم، پس:

$$dA = (b-y)dx \quad \text{در المان ۲}$$

$$A = \int_0^a (b-y)dx = \int_0^a \left(b - \frac{b}{a^n} x^n \right) dx = b \int_0^a \left(1 - a^{-n} x^n \right) dx$$

با حل انتگرال ساده مقدار A کل سطح، محاسبه می‌گردد.

برای محاسبه Q_y حتماً بایستی از المان شماره ۲ استفاده شود. یعنی:

$$Q_y = \int x dA$$

$$Q_y = \int_0^a x(b-y)dx = \int_0^a x \left(b - \frac{b}{a^n} x^n \right) dx = \int_0^a \left(bx - \frac{b}{a^n} x^{n+1} \right) dx$$

با حل انتگرال ساده مقدار Q_y محاسبه می‌شود و سپس از رابطه $\bar{x} = \frac{Q_y}{A}$ مقدار \bar{x} محاسبه می‌گردد.

حال برای محاسبه Q_x حتماً بایستی از المان شماره ۱ استفاده شود. یعنی:

$$Q_x = \int y dA = \int y \cdot x dy$$

از طرفی معادله منحنی را می‌توان بر حسب y ، به صورت زیر نوشت:

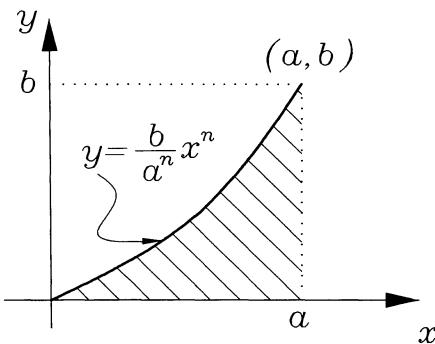
$$y = ba^{-n} x^n \Rightarrow x = \left(\frac{y}{ba^{-n}} \right)^{\frac{1}{n}} \Rightarrow x = \frac{a}{b^{\frac{1}{n}}} Y^{\frac{1}{n}}$$

پس مقدار x عبارت است از:

$$Q_x = \int_0^b \frac{a}{b^{\frac{1}{n}}} y^{\frac{1+n}{n}} dy$$

با حل انتگرال ساده مقدار Q_x محاسبه شده و سپس از $\bar{y} = \frac{Q_x}{A}$ مقدار \bar{y} نیز محاسبه می‌شود.

مساله ۳: در شکل زیر مقدار \bar{x} و \bar{y} مرکز سطح هاشورزده، محاسبه گردد.



راهنمایی: دقیقاً مانند مثال قبل این مساله حل می‌شود، از دانشجویان محترم تقاضاً می‌گردد، با توجه به مساله قبل و راهنمایی‌های زیر، خود اقدام به حل این مساله بنمایید.

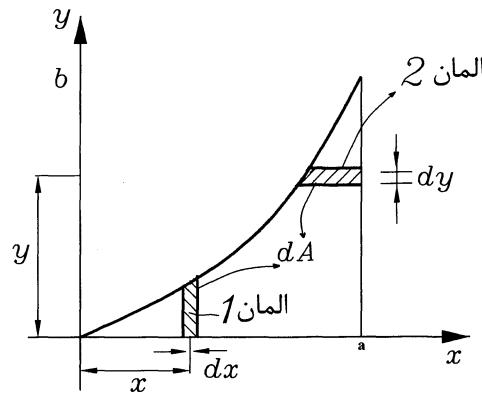
$$dA = y dx \quad \text{برای المان ۱}$$

$$dA = (a-x) dy \quad \text{برای المان ۲}$$

$$A_x = \int y dA = \int_0^b y(a-x) dy$$

$$Q_y = \int x dA = \int_0^a xy dx$$

$$A = \int_0^a y dx$$



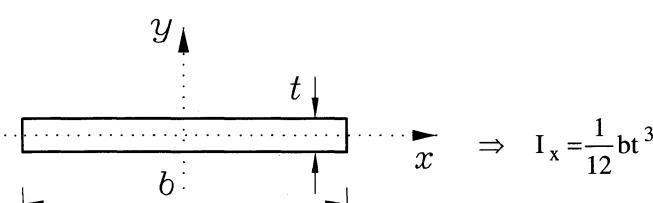
در سه معادله آخر به جای y مقدار $\frac{1}{n} y^{\frac{1}{n}} ab$ و به جای x مقدار $\frac{b}{a^n} x^n$ را قرار داده تا A_x و Q_y و A محاسبه می‌شوند و سپس

$$\text{از رابطه } \bar{y} = \frac{Q_x}{A} \text{ و } \bar{x} = \frac{Q_y}{A} \text{ مقادیر } \bar{x} \text{ و } \bar{y} \text{ را بدست می‌آوریم.}$$

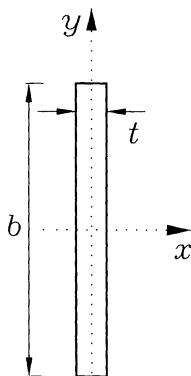
محاسبه ممان اول و دوم سطوح جدار نازک نسبت به محور x و y

در این فصل از محورهای x و y به صورت محورهای افقی و عمودی (در مختصات جسم) نام برده می‌شود و ممان‌های اول و دوم سطح نسبت به این محورهای x و y محاسبه می‌شوند. در بخش‌های بعدی محاسبه ممان‌های اول و دوم سطوح نسبت به محورهای جدید x' و y' را که اولاً از انتقال محورهای x و y و ثانياً از دوران محورهای x و y ایجاد شده‌اند بحث خواهد شد.

نکته مهم در محاسبات خواص سطوح مقاطع جدار نازک که ضخامت اعضای آن، t می‌باشد. این است که معمولاً بایستی از عبارت‌های t^2 و توان‌های بالاتر صرف نظر نمود. مثلاً اگر فرض کنیم که در یک سازه جدار نازک دو عضو آن، به صورت زیر (شکل‌های ۱ و ۲) باشد. می‌توان I_x و یا I_y را به صورت زیر نوشت.

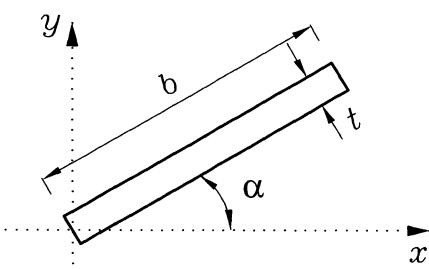


در محاسبات می‌توان از عبارت $\frac{1}{12}bt^3$ چشم‌پوشی نمود.



$$\Rightarrow I_x = \frac{1}{2}tb^3$$

و اگر عضو مربوط به سازه، مانند شکل ۳ در زیر با افق زاویه α بسازد، می‌توان I_x آنرا به صورت زیر محاسبه نمود.



برای محاسبه I_x بایستی به طور مستقیم، از انتگرال $\int y^2 dA$ استفاده نمود

يعني:

یک المان کوچک به طور ds در فاصله S از مبدأ در نظر می‌گیریم.

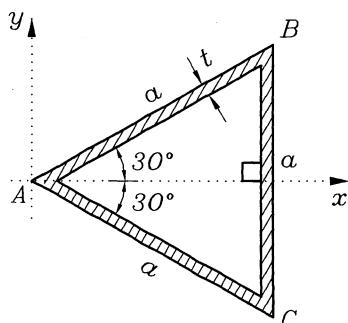
$$I_x = \int_0^b (S \sin \alpha)^2 t \cdot ds$$

$$I_x = t \cdot \sin^2 \alpha \int_0^b S^2 ds$$

با حل انتگرال ساده بالا I_x محاسبه می‌شود.

مساله ۱: در شکل جدار نازک زیر که ضخامت اعضاء t و طول هر سه عنصر یکسان و برابر a است. مقدار I_x چقدر است؟ همین‌طور ممان اول سطح Q_x چقدر است؟

حل: عضو جدار نازک BC دارای I_x به صورت زیر می‌باشد:



$$I_{x,BC} = \frac{1}{12}ta^3$$

عضوهای AC و AB متقارن و یکسان می‌باشند و:

$$I_{x,AB} = \int y^2 dA$$

طبق نکاتی که در این فصل در قسمت قبلی بحث شد، می‌توان نوشت:

$$dA = t ds$$

$$I_{x,AB} = \int (S \sin 30)^2 t ds$$

لذا I_x کل عبارت است از:

$$\text{کل } I_x = 2I_{x,AB} + I_{x,BC}$$

$$\text{کل } I_x = 2 \int_0^a (S \sin 30)^2 t ds + \frac{1}{12} ta^3$$

$$I_x = 2t \sin^2 30 \int_0^a S^2 ds + \frac{1}{12} ta^3$$

با حل انتگرال مقدار I_x محاسبه می‌شود.

برای محاسبه Q_x کل می‌توان نوشت.

$$\text{کل } Q_x = 2Q_{x,AB} + Q_{x,BC}$$

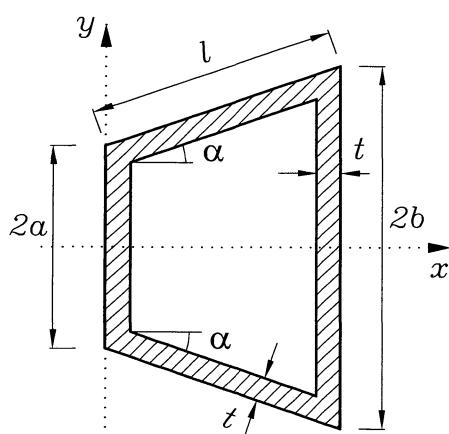
$$Q_{x,BC} = \bar{y} A = 0 \times a \times 1 = 0$$

$$Q_{x,AB} = \int y dA = \int_0^a (S \sin 30) t ds = \sin 30 \cdot t \int_0^a S ds = \frac{t \cdot a^2}{2} \sin 30$$

$$\text{کل } Q_x = 2 \times \frac{ta^2}{2} \sin 30 = ta^2 \sin 30$$

مساله ۲: در پروفیل جدار نازک زیر به ضخامت t ، مقدار I_x چقدر است؟

همچنین مقدار Q_x (ممان اول سطح کل نسبت به محور x) را محاسبه نمائید



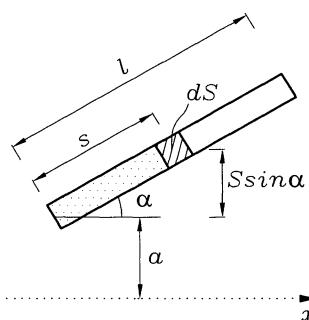
$$\text{کل } I_x = I_{x,AD} + I_{x,AB} + I_{x,BC}$$

$$I_{x,AD} = \frac{1}{12} t (2a)^3 = \frac{2}{3} ta^3$$

$$I_{x,BC} = \frac{1}{12} t (2b)^3 = \frac{2}{3} tb^3$$

$$I_{x,AB} = \int y^2 dA$$

برای محاسبه این انتگرال، به شکل زیر توجه شود.



$$y = s \sin \alpha + a$$

$$dA = t ds$$

پس

$$I_{x,AB} = \int_0^l (s \sin \alpha + a)^2 t ds$$

$$I_{x,AB} = t \int_0^l (\sin^2 \alpha s^2 + 2as \sin \alpha + a^2) ds$$

با حل این انتگرال ساده مقدار $I_{x,AB}$ محاسبه می‌شود و سپس با داشتن مقادیر $I_{x,AD}$ و $I_{x,BC}$ این مقادیر را در رابطه ۱ قرار می‌دهیم تا I_x کل محاسبه شود.

محاسبه Q_x کل:

$$Q_x = Q_{x,AD} + Q_{x,BC} + 2Q_{x,AB} \quad (2)$$

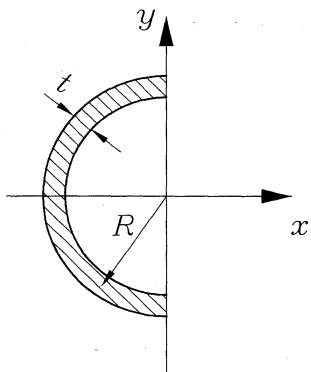
$$Q_{x,AD} = \bar{y} \cdot A = 0 \times 2 \times t = 0$$

$$Q_{x,BC} = \bar{y} \cdot A = 0 \times 2b \times t = 0$$

$$Q_{x,AB} = \int y dA = \int_0^l (s \sin \alpha + a) t ds = t \int_0^l (s \sin \alpha + a) ds$$

با حاصل این انتگرال ساده مقدار Q_{AB} محاسبه می‌شود و سپس با جایگزین مقادیر مربوط در رابطه ۲ مقدار Q_x کل، محاسبه می‌شود.

مسئله ۳: مقدار I_x و Q_x در نیم دایره جدار نازک به شعاع R چقدر است؟



حل: برای تمام سازه‌های خمیده که در مختصات قطبی (r, θ) حل می‌شوند، اصولاً خواص سطوح به‌طور مستقیم از حل انتگرال‌های مربوط زیر قابل حل هستند.

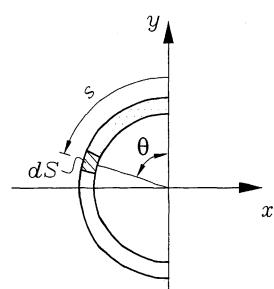
$$I_x = \int y^2 dA$$

$$Q_x = \int y dA$$

$$y = R \cos \theta$$

$$dA = t ds$$

$$dA = t \cdot R d\theta$$



$$I_x = \int_0^\pi (R \cos \theta)^2 t R d\theta$$

$$I_x = t R^3 \int_0^\pi \cos^2 \theta d\theta \quad (1)$$

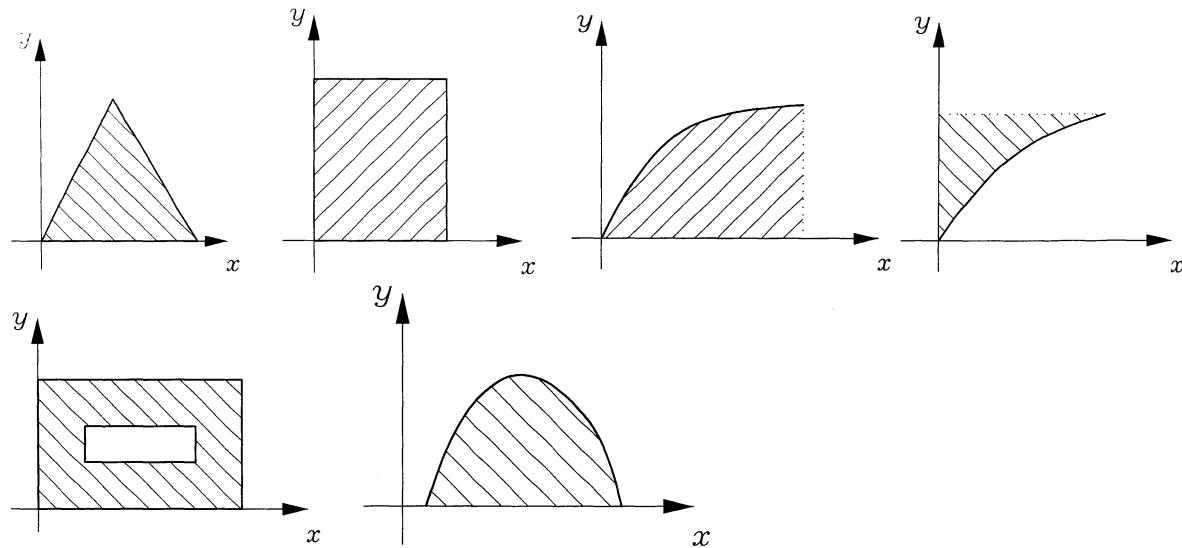
$$Q_x = \int_0^\pi R \cos \theta \cdot t R d\theta$$

$$Q_x = t R^2 \int_0^\pi \cos \theta d\theta$$

با حل انتگرال روی ساده ۱ و ۲ مقادیر Q_x و I_x محاسبه می‌گردد.

محاسبه ممان اول و دوم سطوح جدار ضخیم نسبت به محور x و y

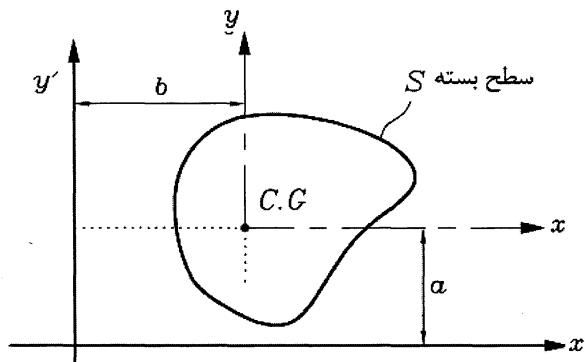
در این فصل مجدداً محورهای x و y , یعنی محورهای متعامد افقی و عمودی واقع در صفحه در مورد محاسبه I_x و I_y و Q_x و Q_y به کار برده می‌شود. سطوح جدار ضخیم قبلاً بحث گردید و چند نمونه مساله حل گردید، مانند سطوح جدار ضخیم زیر. همان‌طوری که قبلاً از دانشجویان محترم تقاضا گردید برای مقاطع با شکل ساده سعی فرمائید به کتب و جزوایت درسی خود مراجعه و چند نمونه مساله حل نمایید، در این جزوه علاوه بر نکات مهمی که در محاسبه خواص سطوح جدار ضخیم در بخش‌های قبل اشاره شد نیز در بخش بعدی محاسبه خواص سطوح در اثر اولاً انتقال محورهای متعامد x و y و ثانياً در اثر دوران (یا چرخش) محورهای متعامد x و y بحث می‌شود. چند نمونه از سطوح جدار ضخیم به صورت زیر است:



محاسبه خواص سطوح در اثر انتقال محورهای متعامد x و y

اگر فرض کنیم که I_x و I_y (یا Q_x و Q_y) خواص سطوح نسبت به محورهای متعامد، مرجع xy (که x , y محورهای افقی و عمودی می‌باشند) باشند، می‌توان این خواص سطوح را نسبت به محورهای مختصات متعامد x' و y' که از انتقال عمودی و افقی دو محور به ترتیب x و y ایجاد شده‌اند، نیز محاسبه نمود. فرض یک سطح بسته S نسبت به محورهای x و y به ترتیب دارای I_x و I_y (یا Q_x و Q_y) باشد. لذا می‌توان $I_{x'}$ و $I_{y'}$ (یا $Q_{x'}$ و $Q_{y'}$) را از رابطه زیر بدست آورد. شایان ذکر است که اولاً محورهای x و y

به ترتیب به اندازه a و b در جهت عمودی و افقی جایجا شده تا محور 'y' ایجاد گردد و ثانیاً محورهای اولیه x و y از مرکز سطح بسته S می‌گذرند.

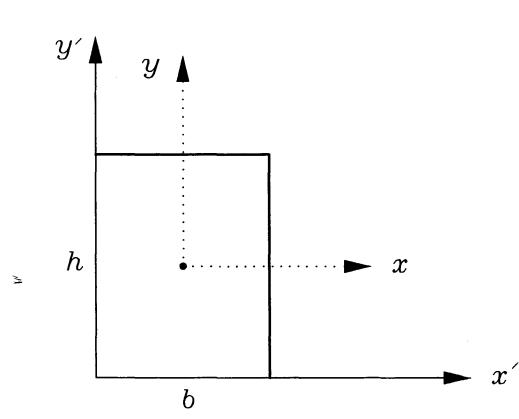


$$I_{x'} = I_x + Aa^2$$

$$I_{y'} = I_y + Ab^2$$

$$I_{x'y'} = I_{xy} + Aab$$

به عنوان مثال فرض در مستطیل $b \times h$ زیر می‌خواهیم I_x و I_y را محاسبه نمائیم.



$$a = \frac{h}{2}$$

$$b = \frac{b}{2}$$

$$I_{x'} = I_x + Aa^2$$

$$I_{x'} = \frac{1}{12}bh^3 + bh\frac{h^2}{4} = \frac{1}{3}bh^3$$

$$I_{y'} = I_y + Ab^2$$

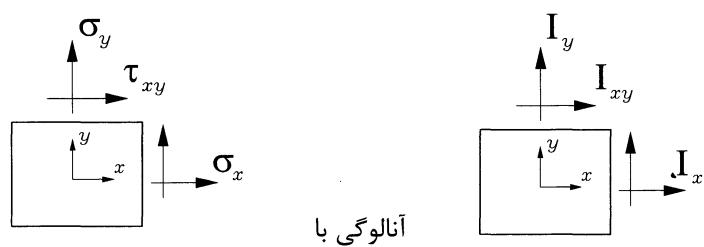
$$I_{y'} = \frac{1}{12}hb^3 + bh\frac{b^2}{4} = \frac{1}{3}hb^3$$

توجه: این قسمت معمولاً در کلاس‌های درسی دانشجویان محترم و در تمامی مراجع استاتیک وجود دارد و از دانشجویان خواهش می‌شود خود اقدام به حل مثال‌های بیشتری نمایند.

محاسبه خواص سطوح در اثر دوران محورهای متعامد x و y

از آنجائی‌که این فصل معمولاً در کلاس‌های درسی کمتر مورد بحث قرار می‌گیرد و از طرفی در سه سال گذشته در امتحانات کنکور ارشد این فصل مورد توجه طراحان سوالات امتحانی می‌باشد. و همچنین این فصل در مقاومت مصالح در بخش دایره مور از اهمیت بالائی برخوردار است. لذا از دانشجویان محترم تقاضا می‌گردد که این فصل را در اولویت‌های بالای درسی خود قرار دهند، زیرا هم در فصل استاتیک و هم در فصل مقاومت مصالح در امتحانات کنکور اهمیت به سزاوی دارند.

این فصل دقیقاً مانند دایره مور در درس مقاومت مصالح می‌باشد مشروط بر اینکه به طور آنالوگی I_x با σ_x و I_y با σ_y و I_{xy} با σ_{xy} تشابه دارند. لازم به ذکر است که I_x و I_y و I_{xy} خواص سطوح نسبت به محورهای متعامد x و y بود که از مرکز سطح مورد نظر می‌گذرند.

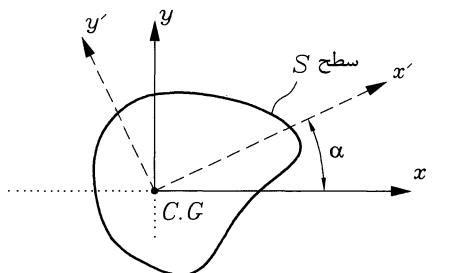


از آنجائی که خواص سطوح در درس استاتیک دو بعدی بحث می‌گردد، ولی مؤلفه‌های تنش در مقاومت مصالح سه بعدی بحث می‌گردد لذا در این فصل مباحثت دو بعدی مورد بحث قرار می‌گیرند و در انتهای به طور بسیار خلاصه روابط برای شرایط سه بعدی نیز مورد بحث قرار می‌گیرند. یا به عبارت دیگر در فضای سه بعدی، خواص سطوح I_x و I_z و I_{xy} و I_{yz} و I_{xz} و ... نیز مورد توجه قرار می‌گیرد.

توجه بسیار مهم

در این جا بحث بر اساس سه روش متفاوت مورد بررسی قرار می‌گیرد. یکی از این روش‌ها که بعداً آنرا روش «نامتغیر خواص سطوح» می‌نامیم اولاً برای مسائل کنکور که به صورت تستی بایستی در ماکریم دو دقیقه به سؤالات جواب داد مفید بوده و ثانیاً برای مسائل سه بعدی که حل آنها بسیار وقت‌گیر بوده نیز برای امتحان کنکور و حل سریع بسیار مفید می‌باشد ابتدا هدف اصلی از این بخش به صورت زبان ساده زیر بیان می‌شود.

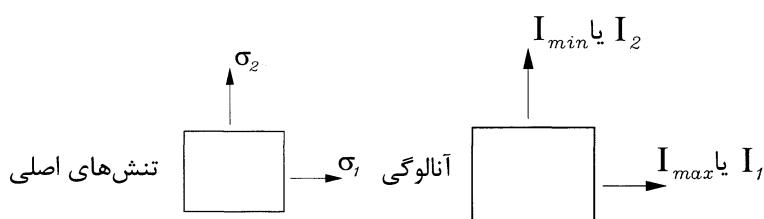
هدف: یک سطح S نسبت به محورهای متعامد x و y که از مرکز سطح می‌گذرند، دارای ممان‌های سطح دوم I_x و I_y و I_{xy} می‌باشد. اگر محور x را در جهت خلاف عقربه‌های ساعت به اندازه α دوران دهیم محور x' تشکیل می‌شود. یقین کنید. ممان دوم این سطح را نسبت به محورهای متعامد x' و y' (یعنی $I_{x'}$ و $I_{y'}$ و $I_{x'y'}$) بدست می‌آوریم.



برای حل این مثال، سه روش زیر ارائه می‌گردد و سپس چندین مساله نمونه و کاربرد سریع هر کدام از این روش‌ها اشاره خواهد شد.

روش اول: روش دایره مور

همان‌طوری که اشاره شد هدفی که در بالا ذکر شد، می‌تواند آنalogi با تنش‌ها در دایره مور، مورد بررسی قرار گیرد:



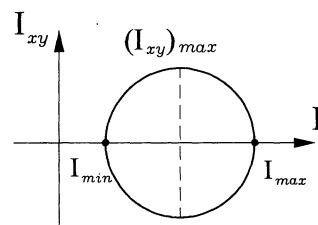
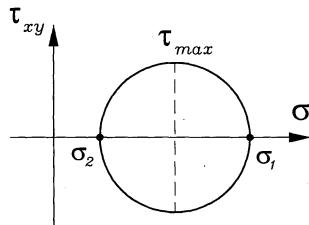
یعنی ماکزیمم و مینیمم ممان دوم سطح (I_{max}, I_{min}) آنalogی با I_{max}, I_{min} تنش‌های اصلی σ_1 و σ_2 می‌باشد، در برخی مراجع I_{min}, I_{max} را به ترتیب با I_1, I_2 نشان می‌دهند.

$$\sigma_x, \sigma_y, \tau_{xy} \rightarrow I_x, I_y, I_{xy}$$

$$\begin{bmatrix} \sigma_x & \tau_{xy} \\ \tau_{yx} & \sigma_y \end{bmatrix} \rightarrow \begin{bmatrix} I_x & I_{xy} \\ I_{yx} & I_y \end{bmatrix}$$

یا به صورت ماتریس

و دایره مور به صورت زیر می‌باشد.



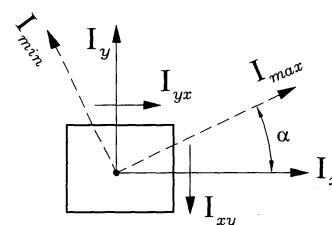
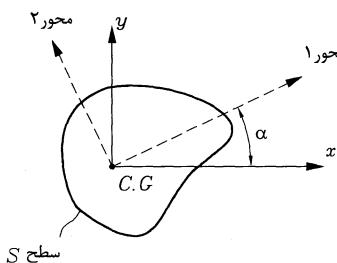
ماکزیمم و مینیمم ممان دوم سطح (یعنی I_{min} و I_{max}) را مانند تنش‌های اصلی، می‌توان به صورت ماتریس، مانند زیر نوشت.

$$\text{تش اصلی} \begin{bmatrix} \sigma_1 & 0 \\ 0 & \sigma_2 \end{bmatrix} \Rightarrow \begin{bmatrix} I_{max} & 0 \\ 0 & I_{min} \end{bmatrix}$$

محاسبه ماکزیمم و مینیمم ممان دوم سطح و تعیین جهت ماکزیمم ممان دوم سطح

برای فهم بهتر فرض کنید که در یک سطح باز یا بسته S ، خواص سطح نسبت به محورهای متعامد x و y (که محورهای xy از مرکز سطح S می‌گذرد) برابر با I_x و I_y و I_{xy} باشد. حال محور x را در جهت خلاف عقربه‌های ساعت به اندازه مثلاً α درجه دوران می‌دهیم تا محور متعامد-2 که ماکزیمم و مینیمم ممان دوم سطح در روی آنها قرار دارند ایجاد گردد. تعیین کنید اولاً ماکزیمم و مینیمم ممان دوم سطح (I_{min} و I_{max}) یا به تعریف دیگر I_1 و I_2) چقدر است؟ ثانیاً زاویه α چقدر است؟

برای جواب می‌توان یا مستقیماً از روش هندسی دایره مور استفاده نمود یا اینکه از روش ریاضی دترمینانت استفاده نمود. شایان ذکر است که چنانچه مسائل دو بعدی باشند، روش هندسی دایره مور ساده‌تر می‌باشد. ولی اگر مسائل سه بعدی باشند، روش هندسی دایره مور مشکل شده و بهتر است از روش ریاضی دترمینانت استفاده نموده. در هر حال در اینجا برای جواب به این مثال از هر دو روش استفاده می‌شود.



از روش هندسی دایره مور:

$$I_{max}, I_{min} = \frac{I_x + I_y}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{I_x - I_y}{2}\right)^2 + I_{xy}^2}$$

و مقدار α از رابطه زیر بدست می‌آید.

$$\tan 2\alpha = \frac{2I_{xy}}{I_y - I_x}$$

تذکر مهم: اگر دانشجویان عزیز به خاطر داشته باشند، محاسبات بالا برای محاسبه I_{\min} و I_{\max} و α دقیقاً مانند فرمول‌های زیر، برای مؤلفه‌های تنش‌های اصلی در دایره مور است.

$$\sigma_1, \sigma_2 = \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2}\right)^2 + \tau_{xy}^2}$$

$$\tan 2\alpha = \frac{2\tau_{xy}}{\sigma_y - \sigma_x}$$

حال از روش ریاضی حل می‌کنیم. همان‌طوری که قبلاً اشاره شد روش ریاضی برای مسائل سه بعدی بسیار مفیدتر می‌باشد.

در این روش خواص سطوح به صورت ماتریس نوشته می‌شود که قطعاً همیشه ماتریس متقارن است، یعنی:

$$I_{xy} = I_{yx}$$

حال از قطر اصلی یک I کم می‌کنیم و دترمینانت آنرا برابر صفر قرار می‌دهیم. یعنی:

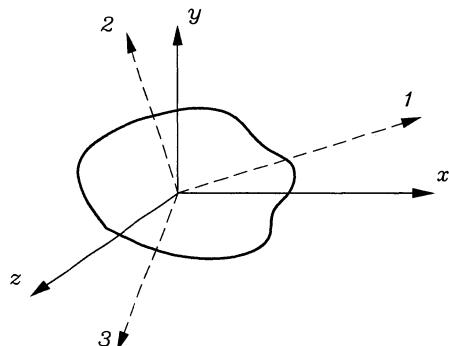
$$\begin{vmatrix} I_x - I & I_{xy} \\ I_{yx} & I_y - I \end{vmatrix} = 0$$

حال با حل این دترمینانت، یک معادله درجه دوم بدست می‌آید که ریشه‌های آن در واقع همان I_{\min} و I_{\max} می‌باشند. مثلاً:

$$I^2 - (I_x + I_y)I + (I_{xy} + I_{yx}) = 0$$

$$I_{\max}, I_{\min} = \frac{I_x + I_y}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{I_x - I_y}{2}\right)^2 + I_{xy}^2}$$

تذکر مهم: این روش ریاضی برای مسائل سه بعدی هم بسیار مهم است مثلاً فرض کنیم خواص سطح S (یعنی ممان دوم سطح) نسبت به محورهای متعامد x و y و z برابر I_x و I_y و I_z و I_{xy} و I_{yz} و I_{zx} باشد. حال می‌خواهیم این خواص را نسبت به محورهای اصلی 1 و 2 و 3 که بزرگترین و کوچک‌ترین ممان‌های دوم سطح I_1 و I_2 و I_3 در آن را وجود دارد، بدست آوریم. (مثلاً $I_1 > I_2 > I_3$) جواب این مساله از روش هندسی دایره مور بسیار مشکل است. لذا از روش ریاضی به صورت زیر می‌نویسیم:



دقت شود که محورهای 1 و 2 و 3 محورهای متعامد اصلی هستند که از دوران محورهای متعامد xyz ایجاد شده‌اند.

حل:

$$\begin{vmatrix} I_x - I & I_{xy} & I_{xz} \\ I_{yx} & I_y - I & I_{yz} \\ I_{zx} & I_{zy} & I_z - I \end{vmatrix} = 0$$

این ماتریس نسبت به قطر اصلی $\begin{bmatrix} \end{bmatrix}$ متقابله است و از حل این دترمینانت معادله درجه سوم زیر بر حسب I بدست می‌آید که ریشه‌های آن همان ماقرزیم و مینیمم ممان دوم سطح را نشان می‌دهد. یعنی:

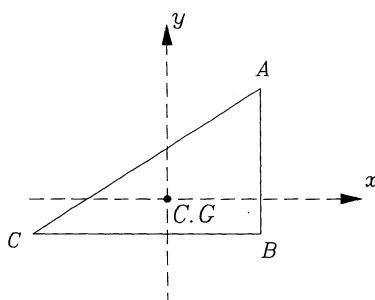
$$I^3 - (I_x + I_y + I_z)I^2 + (I_x I_y + I_y I_z + I_z I_x - I_{xy}^2 - I_{yz}^2 - I_{zx}^2)$$

$$I - (I_x I_y I_z - I_x I_{yz}^2 - I_y I_{xz}^2 - I_z I_{xy}^2 + 2I_{xy} I_{yz} I_{zx}) = 0$$

از این معادله درجه سوم I_1 و I_2 و I_3 بدست می‌آید.

توجه بسیار مهم: معمولاً در امتحان کنکور استاتیک مسائل معمولاً دو بعدی هستند، ولی چنانچه سه بعدی مطرح شد چون حل معادله درجه سوم بالا مشکل است و از روش حل تقریبی نیوتن، استفاده می‌شود و بسیار وقت‌گیر است. لذا از دانشجویان تقاضا می‌شود در امتحان تستی سریع 4 گزینه داده شده را در معادله بالا چک کنند و جواب صحیح را پیدا کنند. البته در قسمت دیگر که روش ثابت‌های نامتفاوت سطوح بحث می‌شود، دانشجویان می‌توانند این نوع مسائل را سریع‌تر حتی بدون نیاز به معادله درجه سوم قبل نیز جواب دهند.

مثال: فرض کنید که در دو مثلث قائم‌الزاویه ABC مقابله ممان‌های دوم سطح برابرند با:



$$I_x = 10^4 \text{ mm}^4$$

$$I_y = 10^3 \text{ mm}^4$$

$$I_{xy} = 3 \times 10^3 \text{ mm}^4$$

(البته اینجانب این اعداد را فرضی در نظر گرفته‌ام دانشجویان عزیز حتماً اگر ابعاد مثلث در دسترس بود بایستی خود ابتدا I_x و I_y و I_{xy} را محاسبه می‌نمودند).

تعیین کنید اولاً ماقرزیم و مینیمم ممان دوم سطح، چقدر است؟ ثانیاً در چه زاویه‌ای ماقرزیم ممان دوم سطح اتفاق می‌افتد؟ (یعنی همان‌طوری که در قبل گفته شده محور x در خلاف عقربه ساعت چند درجه α بچرخد تا ماقرزیم ممان دوم سطح نسبت به آن محور ایجاد شود)

روش هندسی:

$$I_{\max}, I_{\min} = \frac{I_x + I_y}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{I_x - I_y}{2}\right)^2 + I_{xy}^2}$$

مقادیر I_x و I_y و I_{xy} را در رابطه بالا قرار داده مقدار 2α بدست می‌آید و نصف آن (بر طبق دایره مور) یعنی α جواب مساله بدست می‌آید.

روش ریاضی:

$$\begin{vmatrix} I_x - I & I_{xy} \\ I_{yx} & I_y - I \end{vmatrix} = 0$$

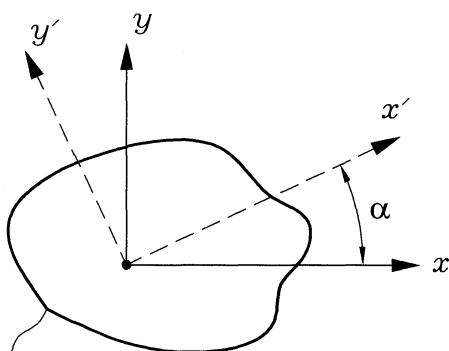
مقادیر I_x و I_y و I_{xy} را در دترمینانت بالا قرار می‌دهیم، یک معادله درجه دوم بر حسب I بدست می‌آید که جواب‌های آن همان I_{\min} و I_{\max} می‌باشند.

روش دوم: روش ماتریس انتقال

هدف: ابتدا به صورت دو بعدی که معمولاً هم در استاتیک مطرح است، بحث می‌کنیم. در قسمت قبل عموماً صحبت از ماقزیم و مینیم ممان دوم سطح بود (مانند ماقزیم و مینیم تنش‌های اصلی در دایره مور). در این فصل هدف اصلی، به صورت مساله زیر است.

مساله: در یک سطح S ممان‌های دوم سطح نسبت به محور متعامد xy که از مرکز سطح S می‌گذرد، برابر I_x و I_y و I_{xy} می‌باشند. حال محور x را در خلاف جهت عقربه ساعت به اندازه یک زاویه دلخواه α می‌چرخانیم تا محور متعامد $'x'y'$ ایجاد شود، ممان دوم سطح S نسبت به محور $'x'y'$ (یعنی $I_{x'y'}$ و $I_{y'x'}$ و $I_{y'}$) را تعیین کنید.

جواب: ابتدا فرمول ماتریس انتقال را که به صورت زیر است می‌نویسیم:



سطح S

$$[I'_{ij}] = [t][I_{ij}][t]^T$$

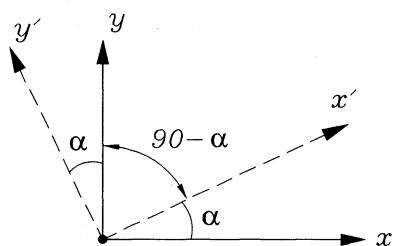
فرمول ۱

که در این فرمول ماتریس انتقال اجزاء عبارتند از:

$$[I'_{ij}] = \begin{bmatrix} I_{x'} & I_{x'y'} \\ I_{y'x'} & I_{y'} \end{bmatrix}$$

$$[I_{ij}] = \begin{bmatrix} I_x & I_{xy} \\ I_{yx} & I_y \end{bmatrix}$$

ماتریس t را ماتریس انتقال گویند که با توجه به چرخش محورها به صورت زیر نوشته می‌شود.



	محور	محور
محور x'	l_x	l_y
محور y'	m_x	m_y

معنی این جدول این است، مثلاً m_y یعنی کسینوس زاویه، بین محور $'y'$ و y

l_y یعنی کسینوس زاویه، بین محور $'x'$ با y

l_x یعنی کسینوس زاویه، بین محور $'x'$ با محور x

m_x یعنی کسینوس زاویه بین محور $'y'$ و محور x

پس با توجه به جدول بالا، ماتریس انتقال $[t]$ در فرمول، به صورت زیر می‌باشد.

$$[t] = \begin{bmatrix} \ell_x & \ell_y \\ m_x & m_y \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \cos \alpha & \cos(90-\alpha) \\ \cos(90+\alpha) & \cos \alpha \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \cos \alpha & \sin \alpha \\ -\sin \alpha & \cos \alpha \end{bmatrix}$$

$$[t] = \begin{bmatrix} \cos \alpha & \sin \alpha \\ -\sin \alpha & \cos \alpha \end{bmatrix}$$

در فرمول ماتریس انتقال $[t]^T$ [T] یعنی ترانسپوز ماتریس [T] یعنی جای ردیف و ستون ماتریس عوض می‌شود، یعنی:

$$[t]^T = \begin{bmatrix} \cos \alpha & -\sin \alpha \\ \sin \alpha & \cos \alpha \end{bmatrix}$$

پس جواب مساله عبارت است از:

$$\begin{bmatrix} I_{x'} & I_{x'y'} \\ I_{y'x'} & I_{y'} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \cos \alpha & \sin \alpha \\ -\sin \alpha & \cos \alpha \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_x & I_{xy} \\ I_{yx} & I_y \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \cos \alpha & -\sin \alpha \\ \sin \alpha & \cos \alpha \end{bmatrix}$$

از حل این ماتریس مقادیر ممکن دوم سطح I_x' و $I_{y'}$ و $I_{x'y'}$ نسبت به محور متعامد y' بددست می‌آید.

تذکر بسیار مهم برای سؤالات تستی کنکور:

اگر دانشجویان تمایل به استفاده مستقیم از روش ماتریس انتقال و حل ماتریس قبل را ندارند، جواب ماتریس قبل به صورت فرمول زیر است و می‌توانند به طور مستقیم از فرمول زیر برای امتحان استفاده نمایند.

فرمول شماره ۲

$$I_{x'} = I_x \cos^2 \alpha + I_y \sin^2 \alpha - I_{xy} \sin 2\alpha$$

$$I_{y'} = I_y \cos^2 \alpha + I_x \sin^2 \alpha + I_{xy} \sin 2\alpha$$

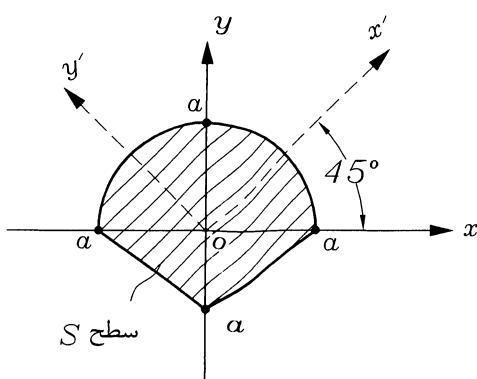
$$I_{x'y'} = \frac{1}{2} (I_x - I_y) \sin 2\alpha + I_{xy} \cos 2\alpha$$

توجه بسیار مهم در تست‌ها: در اکثر مواقع، در امتحان، تست سطح S را (مانند مثال زیر) طوری می‌دهند که نسبت به محور y (یا x) تقارن داشته باشد و لذا مقدار I_{xy} همواره برابر صفر می‌باشد.

مثال: در شکل زیر ممکن دوم سطح حول محور x و y به ترتیب I_x و I_y است. مطلوب است اولاً: محاسبه ممکن دوم سطح نسبت به محورهای متعامد محور x' و y' (یعنی $I_{x'}$ و $I_{y'}$ و $I_{x'y'}$) مشروط بر اینکه محور x' با محور x زاویه 45° بسازد. ثانیاً بزرگترین و کوچکترین ممکن دوم سطح و زاویه‌ای که بزرگترین ممکن دوم سطح اتفاق می‌افتد را نیز بددست آورید.

حل: شکل نسبت به محور y تقارن دارد. یعنی $I_{xy} = 0$ است. حال

دانشجویان محترم هم می‌توانند از فرمول ماتریس انتقال شماره یک مساله را حل کنند و یا می‌توانند به طور مستقیم از فرمول شماره ۲ استفاده کنند. مثلاً از فرمول ۲ به صورت زیر است.



$$I_{x'} = I_x \cos^2 45 + I_y \sin^2 45 - 0$$

$$I_{y'} = I_y \cos^2 45 + I_x \sin^2 45 - 0$$

$$I_{x'y'} = \frac{1}{2} (I_x - I_y) \sin 40 + 0$$

لذا از معادله بالا، مقادیر $I_{x'}$ و $I_{y'}$ و $I_{x'y'}$ بر حسب داده های I_x و I_y بدست می آیند.

حل قسمت ثانیاً: محاسبه I_{\min} و I_{\max} و جهت آن یعنی زاویه α :

$$I_{\max}, I_{\min} = \frac{I_x + I_y}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{I_x - I_y}{2}\right)^2 + 0^2}$$

$$\operatorname{tg} 2\alpha = \frac{2I_{xy}}{I_y - I_x} = \frac{2 \times 0}{I_y - I_x} = 0 \Rightarrow I_1 \text{ و } I_2 \text{ بدست می آید و}$$

روش سوم: روش نامتغیرهای خواص سطح (یا ثابت های خواص سطح)

این روش برای مسائل دو بعدی و به خصوص سه بعدی در امتحانات تستی ارزشمند می باشد، زیرا با داشتن چهار گزینه دیگر شاید نیازی به استفاده از روش اول و دوم نباشد.

معنی این روش بدین صورت است که اگر در یک سطح در فضای دو بعدی ممان های دوم سطح نسبت به محور متعامد xy که از مرکز سطح می گذرد I_x و I_y و I_{xy} باشد.

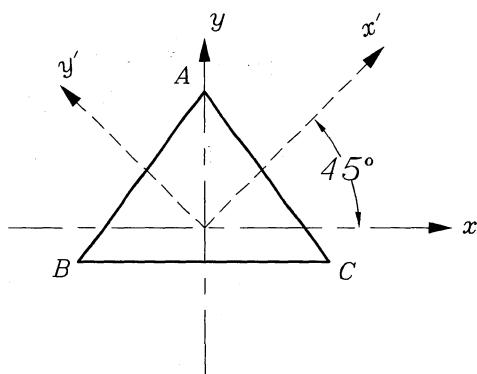
حال اگر محور x به اندازه یک زاویه دلخواه بچرخد و به صورت محور متعامد $x'y'$ درآید و ممان های دوم سطح I_x و $I_{x'y'}$ و I_y باشد. حتی اگر محور x به اندازه یک زاویه معین بچرخد و به صورت محور متعامد اصلی ۱-۲ که ماكزیمم و مینیمم ممان دوم سطح (یعنی I_{\min} و I_{\max}) شود، همواره بین این ممان های دوم سطح I_x و I_y و I_{\max} و I_{\min} و $I_{x'y'}$ و $I_{x'y''}$ روابط زیر برقرار است، و چون همواره مقادیر این روابط ممان های دوم سطح به محورهای xy و $x'y'$ و محور ۱-۲ وابسته نمی باشند، آنها را ثابت های نامتغیرهای خواص سطوح نامند. یعنی:

فرمول شماره ۳

$$I_x + I_y = I_{\max} + I_{\min} = I_{x'} + I_{y'} = \text{const}$$

$$I_x I_y - I_{xy}^2 = I_{\max} I_{\min} = I_{x'} I_{y'} - I_{x'y'}^2 = \text{const}$$

مثال: در مثلث ABC ممان های دوم سطح نسبت به محور متعامد xy برابر I_x و I_y است، اگر محور x به اندازه 45° بچرخد تا محور متعامد x' و y' بدست آید. تعیین کنید $I_{x'}$ و $I_{y'}$ کدامیک از گزینه های زیر است.



گزینه ۱

$$I_{x'} = \frac{1}{3}I_x + \frac{1}{2}I_y$$

$$I_{y'} = \frac{1}{3}I_x - \frac{1}{2}I_y$$

گزینه ۲

$$I_{x'} = \frac{1}{2}I_x + \frac{1}{2}I_y$$

$$I_{y'} = \frac{1}{2}I_x + \frac{1}{2}I_y$$

گزینه ۳

$$I_{x'} = 0, I_{y'} = \frac{1}{2}I_y$$

گزینه ۴

$$I_{x'} = \frac{1}{5}I_x - \frac{1}{6}I_y$$

$$I_{y'} = I_x - \frac{1}{3}I_y$$

جواب: طبق فرمول شماره ۳ بایستی همواره رابطه زیر برقرار باشد.

$$I_x + I_y = I_{x'} + I_{y'}$$

لذا گزینه ۲ صحیح است. زیرا در گزینه ۲ داریم:

$$I_{x'} + I_{y'} = \frac{1}{2}I_x + \frac{1}{2}I_y + \frac{1}{2}I_x + \frac{1}{2}I_y = I_x + I_y$$

تذکر مهم: حتی اگر یک سطح سه بعدی در استاتیک مطرح شد، رابطه نامتغير ممانهای سطوح واقع در محورهای متعامد xyz و محورهای $x'y'z'$ ۱۲۳ برقرار خواهد بود.

$$I_x + I_y + I_z = I_{x'} + I_{y'} + I_{z'} = I_1 + I_2 + I_3 = \text{const}$$

$$I_x I_y + I_y I_z + I_z I_x - I_{xy}^2 - I_{yz}^2 - I_{zx}^2 = I_1 I_2 + I_2 I_3 + I_3 I_1 = \text{const}$$

$$I_x I_y I_z - I_x I_{yz}^2$$

فرمول شماره ۴

$$I_x + I_y + I_z = I_{x'} + I_{y'} + I_{z'} = I_1 + I_2 + I_3 = \text{const}$$

$$I_x I_y + I_y I_z + I_z I_x - I_{xy}^2 - I_{yz}^2 - I_{zx}^2 = I_x I_y + I_y I_z + I_z I_x - I_{x'y'}^2 - I_{y'z'}^2 - I_{z'x'}^2 = I_1 I_2 + I_2 I_3 + I_3 I_1 = \text{const}$$

$$\begin{aligned} I_x I_y I_z - I_x I_{yz}^2 - I_y I_{xz}^2 - I_z I_{xy}^2 + 2 I_{xy} I_{yz} I_{zx} &= I_{x'y'z'} - I_x I_{y'z'} - I_y I_{x'z'} - I_z I_{x'y'} + 2 I_{x'y'} I_{y'z'} I_{z'x'} \\ &= I_1 I_2 I_3 = \text{const} \end{aligned}$$

تذکر I_1 و I_2 و I_3 در واقع ماکزیمم و مینیمم و متوسط ممان دوم سطح می باشند (مانند تنش های دو سطحی $\sigma_1, \sigma_2, \sigma_3$ در مقاومت مصالح).

تذکر مهم: معمولاً در امتحان استاتیک مساله دو بعدی یعنی فرمول ۳ کاربرد بیشتری دارد، ولی در مقاومت مصالح فرمول ۴ (اگر فرمول ۴ را بر حسب تنش ها بنویسم) کاربرد بیشتری دارد. مثلاً فرمول زیر برای راحتی دیگر تنش ها در محورهای $x'y'z'$ نوشته نمی شود و فقط در محورهای متعامد xyz و محورهای اصلی $1, 2, 3$ نوشته می شود.

فرمول شماره ۵

$$\sigma_x + \sigma_y + \sigma_z = \sigma_1 + \sigma_2 + \sigma_3 = \text{const}$$

$$\sigma_x \sigma_y + \sigma_y \sigma_z + \sigma_z \sigma_x - \tau_{xy}^2 - \tau_{yz}^2 - \tau_{zx}^2 = \sigma_1 \sigma_2 + \sigma_1 \sigma_3 + \sigma_3 \sigma_1 = \text{const}$$

$$\sigma_x \sigma_y \sigma_z - \sigma_x \tau_{yz}^2 - \sigma_y \tau_{xz}^2 - \sigma_z \tau_{xy}^2 + 2\tau_{xy} \tau_{yz} \tau_{zx} = \sigma_1 \sigma_2 \sigma_3 = \text{const}$$

در فرمول بالا σ_1 , σ_2 , σ_3 تنشهای اصلی می‌باشند.

در شرایط دو بعدی فرمول ۵ را می‌توان مانند فرمول ۳ (اما بر حسب تنش) نوشت که در کنکور اهمیت بالایی دارد.

فرمول ۶

$$\sigma_x + \sigma_y = \sigma_1 + \sigma_2 = \text{const}$$

$$\sigma_x \sigma_y - \tau_{xy}^2 = \sigma_1 \sigma_2 = \text{const}$$

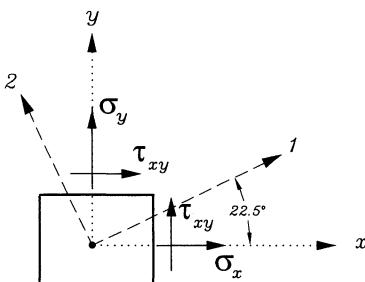
مثال مقاومتی: در نقطه‌ای از یک جسم نازک (تنش صفحه‌ای ya plane stress) مؤلفه‌های تنش نسبت به محور متعامد x برابر σ_x و σ_y و τ_{xy} می‌باشد. اگر محور x را در جهت خلاف عقریه ساعت به اندازه 22.5 درجه بچرخانیم تا محور اصلی متعامد ۱-۲ ایجاد شود (تنش‌های اصلی روی محور ۱-۲ می‌باشند)، تنش‌های اصلی زوی این دو محور به ترتیب $\sigma_1 = 40 \text{ MPa}$ و $\sigma_2 = -40 \text{ MPa}$ می‌باشند. مؤلفه‌های تنش‌های σ_x و σ_y و τ_{xy} از کدامیک از چهار گزینه زیر بدست می‌آید.

گزینه ۱:

$$\sigma_x = 40 \text{ MPa}, \sigma_y = -40 \text{ MPa}, \tau_{xy} = 0$$

گزینه ۲:

$$\sigma_x = 28 \text{ MPa}, \sigma_y = 28 \text{ MPa}, \tau_{xy} = 28 \text{ MPa}$$



$$\sigma_x = 28 \text{ MPa}, \sigma_y = 0, \tau_{xy} = 28 \text{ MPa} \quad \text{گزینه ۳:}$$

$$\sigma_x = -28 \text{ MPa}, \sigma_y = 28 \text{ MPa}, \tau_{xy} = -28 \text{ MPa} \quad \text{گزینه ۴:}$$

جواب:

از دانشجویان محترم تقاضا می‌گردد که سعی کنند، ابتدا این مساله را از روش اول (دایره مور) و روش دوم (ماتریس انتقال) به صورت کلی حل کنند (البته به در فرمول‌ها، به جای ممان‌های دوم سطح از مؤلفه‌های تنش استفاده نمایند).

ولی در امتحان کنکور به علت کمبود وقت از روش سوم یعنی فرمول ۶ استفاده نمایند. یعنی سریعاً چهار گزینه داده شده را در فرمول ۶ قرار دهند و تحقیق کنند که کدام گزینه در دو فرمول ۶ صادق است. لذا به نظر می‌رسد. گزینه ۱ صحیح باشد.

یادداشت

یادداشت

ویکیپاور

سایت تخصصی رشته های مهندسی مکانیک ، برق و ...

