# جزوه دستنویس درس استاتیک

نوت برداری شده از کلاس درس استاتیک تدریس شده توسط مهندس ***احمدرضا جعفری***

دانشکده غیرانتفاعی عمران و توسعه همدان

گروه عمران

1387

WWW.jafarii.blogfa.com

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی

## بردارها:

- انواع کمیت‌های اسکالر و کمیت‌های برداری:

### کمیت‌های اسکالر:

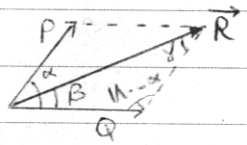
کمیت‌هایی هستند که تنها دارای اندازه هستند مانند: جرم، مسافت طی شده و زمان

### کمیت‌های برداری:

کمیت‌هایی هستند که علاوه بر بزرگی دارای جهت نیز می‌باشند مانند: نیرو، شتاب، گشتاور و سرعت

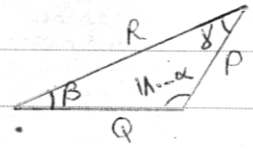
### روش‌های جمع برداری:

۱) روش متوازی‌الاضلاع




$$\vec{R} = \vec{P} + \vec{Q}$$

$$|R|^2 = |P|^2 + |Q|^2 + 2|P||Q|\cos\alpha$$



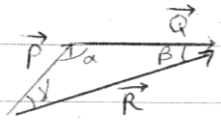

$$\frac{|R|}{\sin(180-\alpha)} = \frac{|P|}{\sin\beta} = \frac{|Q|}{\sin\gamma}$$

$$\sin(180-\alpha) = \sin\alpha$$

$$\Rightarrow \frac{|R|}{\sin\alpha} = \frac{|P|}{\sin\beta} = \frac{|Q|}{\sin\gamma} \rightarrow \begin{cases} \beta = \text{—} \\ \gamma = \text{—} \end{cases}$$

با دانستن یکی از دو زاویه $\beta$ یا $\gamma$ می‌توان زاویه برآیند را نتیجه گرفت یکی از دو راستای اصلی افقی یا عمودی را بدست آورد

۲) روش مثلث




$$\cos(180-\alpha) = -\cos\alpha$$

$$|R|^2 = |P|^2 + |Q|^2 - 2|P||Q|\cos\alpha$$

$$\frac{|R|}{\sin\beta} = \frac{|R|}{\sin\alpha} = \frac{|Q|}{\sin\gamma}$$

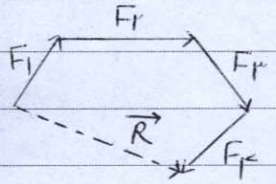
Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



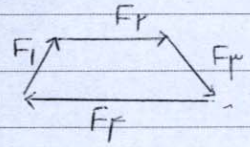
۳) روش ترسیمی

در این روش برآیندها بطور متوالی ترسیم می‌شوند به گونه‌ای که ابتدای هر بردار بر انتهای بردار قبلی منطبق گردد. بردار یک ابتدای اولین بردار را به انتهای آخرین بردار وصل می‌کند. بردار برآیند می‌باشد. در این رسم لازم است که ترسیم بردارها به صورت دقیق و با مقیاس مناسب انجام گیرد.



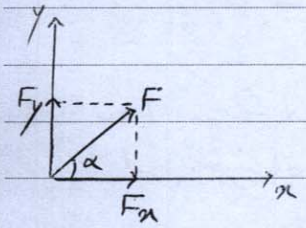

$$\vec{R} = F_1 + F_2 + F_3 + F_4$$

نکته: اگر در ترسیم ابتدای اولین بردار و انتهای آخرین بردار بر هم منطبق شوند برآیند بردارها صفر می‌باشد




۴) روش جمع مؤلفه‌های برداری:

در این روش هر بردار را به مؤلفه‌های اصلی خود در راستای محورهای اصلی تجزیه می‌کنیم و سپس این مؤلفه‌ها را در راستای هر یک از جهات اصلی با هم جمع جبری می‌کنیم، مقادیری که بدست می‌آید مؤلفه‌های برداری، بردار برآیند در هر یک از راستاهای اصلی خواهد بود




$$\Rightarrow F_x = |F|\cos\alpha$$
$$F_y = |F|\sin\alpha$$
$$\vec{F} = F_x\vec{i} + F_y\vec{j}$$

$\vec{i}$ و $\vec{j}$ بردارهایی یکه در راستای هر یک از دو محور اصلی x و y هستند

بردار یکه: بردار است به بزرگی واحد و هم راستا و هم جهت با بردار اصلی

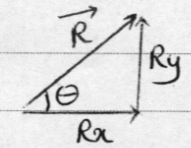
Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی

$$\vec{R} = \vec{F_1} + \vec{F_2} + \dots + \vec{F_n}$$

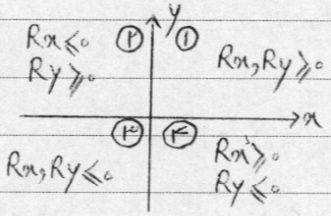
$$\left.\begin{aligned} \vec{R} &= \vec{R_x}i + \vec{R_y}j \\ F_1 &= F_{1x}i + F_{1y}j \\ F_2 &= F_{2x}i + F_{2y}j \\ F_n &= F_{nx}i + F_{ny}j \end{aligned}\right\} \Rightarrow \begin{aligned} R_x &= \sum_{i=1}^{n} F_{ix} = F_{1x} + \dots + F_{nx} \\ R_y &= \sum F_{iy} = F_{1y} + \dots + F_{ny} \end{aligned}$$

$$\Rightarrow |R| = \sqrt{R_x^2 + R_y^2}$$




$$\theta = \arctan\left(\frac{R_y}{R_x}\right)$$

بر حسب آنکه مقادیر $R_x$ و $R_y$ دارای چه علائمی باشند برآیند در یکی از چهار ناحیه زیر از دستگاه مختصات قرار می‌گیرد




**بردارها در فضا:**

در حالت سه بعدی بردارها علاوه بر دو بعد x و y دارای یک مؤلفه در راستای محور z نیز می‌باشند بردار یک در راستای محور z با k مانیش داده می‌شود

$\vec{\lambda}$ : بردار یکه بردار F است که دارای جهت بردار F می‌باشد

$$F = F_x i + F_y j + F_z k$$

$$|F| = \sqrt{F_x^2 + F_y^2 + F_z^2}$$

$$\vec{F} = |F| \cdot \vec{\lambda}$$

$$\lambda = \frac{\vec{F}}{|F|} = \frac{F_x\vec{i} + F_y\vec{j} + F_z\vec{k}}{\sqrt{F_x^2 + F_y^2 + F_z^2}} \qquad \vec{\lambda} = \lambda_x i + \lambda_y j + \lambda_z k$$

$$\lambda_x = \frac{F_x}{\sqrt{F_x^2 + F_y^2 + F_z^2}}, \dots$$

Tamasha

نوت برداری شده از کلاس درس استاتیک کارشناسی مهندس احمدرضا جعفری، دانشکده غیرانتفاعی عمران و توسعه همدان

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی

Date :

$\lambda x^2 + \lambda y^2 + \lambda z^2 = 1$

$\vec{\lambda} = \underbrace{\cos\alpha i + \cos\beta j + \cos\gamma k}$ کسینوس های هادی بردار F

$\cos^2\alpha + \cos^2\beta + \cos^2\gamma = 1$

$\alpha$ : زاویه بردار F با محور x

$\beta$ : " " " y

$\gamma$ : " " " z

$$\begin{cases} F_x = |F| \cdot \cos\alpha \\ F_y = |F| \cdot \cos\beta \\ F_z = |F| \cdot \cos\gamma \end{cases}$$

نیروی به اندازه F در نقطه A از خط اثر آن معلوم است :

فرض کنید سه بردار $\vec{F}$ با $|F|$ موجود است. این بردار از نقطه M به سمت نقطه N می باشد، مؤلفه های برداری این بردار به شکل زیر محاسبه می شود

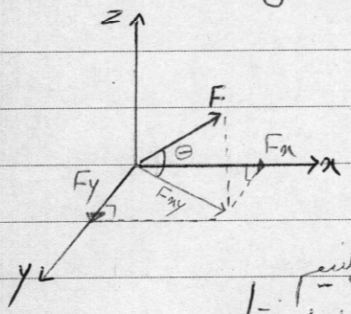
$M(x_1, y_1, z_1)$

$N(x_2, y_2, z_2) \Rightarrow \overrightarrow{MN} = (x_2 - x_1)\vec{i} + (y_2 - y_1)\vec{j} + (z_2 - z_1)\vec{k}$

$$|MN| = \sqrt{(x_2 - x_1)^2 + (y_2 - y_1)^2 + (z_2 - z_1)^2}$$

$$\vec{F} = |F| \cdot \vec{\lambda} \quad , \quad \lambda = \frac{\overrightarrow{MN}}{|MN|}$$

مؤلفه های یک بردار حجمی برداری یکی از صفحات اصلی :




$\vec{F} = F_x i + F_y j + F_z k$

فرض کنیم می خواهیم تصویر یا مؤلفه این بردار را در صفحه xy بدست آوریم از انتهای بردار F موازات محور z یک عمود بر صفحه xy ترسیم می کنیم تا این صفحه را در یک نقطه قطع کند برداری که ابتدای بردار را به نقطه بدست آمده وصل می کند تصویر بردار حواهد بود

Tamasha

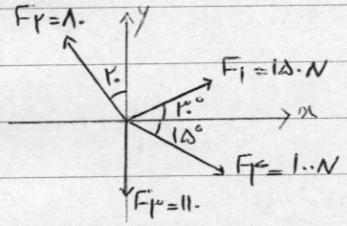
مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی

Date : / /

$$|F_{xy}| = |F| \cdot \cos\theta$$

$$|F_{xy}| = \sqrt{F_x^2 + F_y^2} \Rightarrow \vec{F_{xy}} = F_x\vec{i} + F_y\vec{j}$$

مثال: مطلوبست محاسبه برآیند چهار نیروی متقاطع نشان داده شده در شکل زیر به روش تجزیه و مولفه های برداری؟




$F_{1x} = 150\cos 30 = 129,9$

$F_{1y} = 150\sin 30 = 75$

$F_{2x} = -80\sin 20 = -27,4$

$F_{2y} = 80\cos 20 = 75,2$

$F_{3x} = 0$ , $F_{3y} = -110$

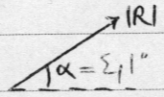
$F_{4x} = 100\cos 15 = 96,6$

$F_{4y} = -100\sin 15 = -25,9$

$R_x = \Sigma F_x = 129,9 - 27,4 + 0 + 96,6 = 199,1$

$R_y = \Sigma F_y = 75 + 75,2 - 110 - 25,9 = 14,3$

$R = 199,1\vec{i} + 14,3\vec{j} \Rightarrow |R| = \sqrt{14,3^2 + 199,1^2} = 199,6$




$$\Rightarrow \alpha = \text{Arctan}\left(\frac{R_y}{R_x}\right) = \text{Arctan}\left(\frac{14,3}{199,1}\right) = 4,1^\circ$$

مثال: نیروی به اندازه 500N با مولفه های x و y و z به ترتیب زوایای 60، 45، 120 درجه تشکیل می دهد مولفه های Fx، Fy، Fz این نیرو را تعیین کنید؟

$|F| = 500$

$\vec{F} = F_x\vec{i} + F_y\vec{j} + F_z\vec{k} \Rightarrow \vec{F} = |F| \cdot \vec{\lambda}$

$\alpha = 60 \quad \beta = 45 \quad \gamma = 120$

$\vec{\lambda} = \cos\alpha\,\vec{i} + \cos\beta\,\vec{j} + \cos\gamma\,\vec{k}$

$= \cos 60\,\vec{i} + \cos 45\,\vec{j} + \cos 120\,\vec{k}$

$= 0,5\vec{i} + 0,707\vec{j} - 0,5\vec{k}$

Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی

Date : / /

$\vec{F} = 800(0.15i + 0.17j - 0.15k) = \underbrace{120i}_{F_x} + \underbrace{136j}_{F_y} - \underbrace{120k}_{F_z}$

مثال: اگر مؤلفه های بردار F به شرح زیر معلوم باشد مطلوبست محاسبه زوایای حادی؟

$\vec{F} = 20i - 30j + 40k$

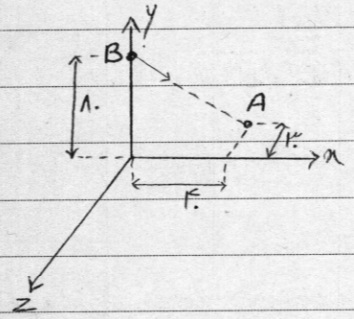
$|F| = \sqrt{20^2 + (-30)^2 + 40^2} = 70$

$F_x = |F| \cdot \cos\alpha \Rightarrow 20 = 70\cos\alpha \quad \cos\alpha = \frac{2}{7} \quad \alpha = \text{Arccos}(\frac{2}{7}) = 73^\circ 24$

$F_y = |F| \cdot \cos\beta \Rightarrow -30 = 70\cos\beta \Rightarrow \beta = \text{Arccos}(-\frac{3}{7}) = 115/4 = -64^\circ 36$

$F_z = |F| \cdot \cos\gamma \Rightarrow 40 = 70\cos\gamma \Rightarrow \gamma = \text{Arccos}(\frac{4}{7}) = 121^\circ$

مثال: در شکل زیر مقدار نیرو $2500\,N$ می باشد بردار نیرو از نقطه B به سمت نقطه A می باشد مطلوبست محاسبه مؤلفه های برداری و زوایای حادی؟ (A در صفحه zx و B بر روی محور y)




$|F| = 2500\,N$

$A(40, 0, -30) \quad , \quad B(0, 80, 0)$

$\vec{F} = |F| \cdot \vec{\lambda}$

$\vec{\lambda} = \frac{\vec{BA}}{|BA|} = \frac{40i - 80j - 30k}{\sqrt{40^2 + 80^2 + 30^2}}$

$\vec{\lambda} = \frac{40i - 80j - 30k}{94/3}$

$\vec{F} = \frac{2500}{94/3} \times (40i - 80j - 30k) = 1064i - 2128j - 798k$

$\cos\alpha = \frac{F_x}{|F|} = \frac{1064}{2500} \Rightarrow \alpha = \text{Arccos}(\frac{1064}{2500}) = 64/9$

$\cos\beta = \frac{F_y}{|F|} = \frac{-2128}{2500} \Rightarrow \alpha = \text{Arccos}(\frac{-2128}{2500}) = 158^\circ$

Tamasha

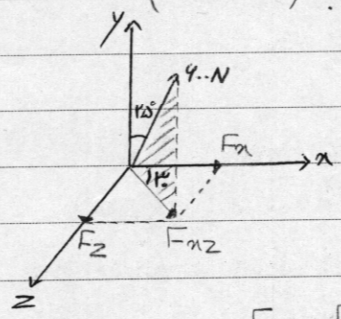
مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی

Date : / /

$\cos\gamma = \frac{F_z}{|F|} = \frac{-۷۹۵}{۲۵۰۰} \Rightarrow \alpha = ۱۰۸/۵^\circ$

تمرین: در مثال قبل مطلوبست محاسبه مؤلفه های بردار و زوایای بردار بر روی سه صفحه xy و xz، yz ؟

مثال: برای نیرویی ۶۰۰ نیوتنی نشان داده شده در شکل مطلوبست محاسبه مؤلفه ها در راستای سه محور اصلی و زوایای حادی ؟ (۲-۷۱ صفحه ۳۲)




$F_y = ۶۰۰\cos ۱۲۵^\circ = ۵۴۳/۸\ N$

تصویر $F_y$: تصویر ۶۰۰N روی محور y

زاویه نیرو با صفحه xz ← $۹۰ - ۱۲۵ = ۴۵^\circ$

$F_{xz} = ۶۰۰\cos ۴۵ = ۴۲۴/۲$ یا $(F\sin ۱۲۵^\circ)$

$F_x = F_{xz}\cos ۳۰ = ۴۲۴/۲\cos ۳۰ = ۳۶۷/۲$

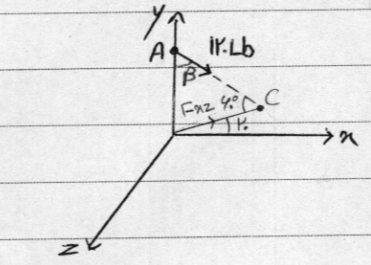
$F_z = F_{xz}\sin ۳۰ = ۴۲۴/۲\sin ۳۰ = ۲۱۲/۱$

$\cos\alpha = \frac{F_x}{F} = \frac{۳۶۷/۲}{۶۰۰} = ۰/۶۱۲ \Rightarrow \alpha = \arccos(۰/۶۱۲) = ۵۲/۲^\circ$

$\cos\gamma = \frac{F_z}{F} = \frac{۲۱۲/۱}{۶۰۰} = ۰/۳۵۳ \Rightarrow \gamma = ۶۹/۳^\circ$

$\beta = ۱۲۵^\circ$

مثال: راستای نیروی نشان داده شده در شکل زیر از نقطه C در صفحه xz عبور می کند مطلوبست محاسبه مؤلفه های این نیرو و زوایای حادی ؟ (۲-۷۳ صفحه ۳۲)




$\beta = ۹۰ - ۶۰ = ۳۰^\circ$

$F_y = -۱۲۰\cos ۳۰^\circ = -۱۰۳/۹$

$F_{xz} = ۱۲۰\sin ۳۰^\circ = ۶۰\ Lb$

$F_x = ۶۰\cos ۲۰^\circ = ۵۶/۴$

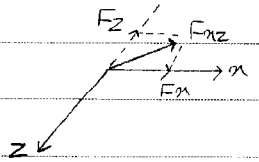
$F_z = -۶۰\sin ۲۰^\circ = -۲۰/۵$

Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی

Date : / /






$$\cos\alpha = \frac{F_x}{F} = \frac{\Delta 9,\Sigma}{1\Gamma} = \cdot,1\Sigma V$$

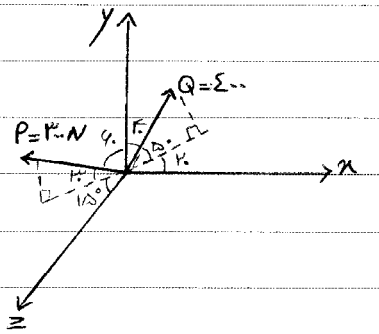
$$\alpha = Arc\cos(\cdot,1\Sigma V) = 91,99$$

$$\cos\gamma = \frac{F_z}{F} = \frac{-\Gamma,\Delta}{1\Gamma} = -\cdot,11V \Rightarrow \gamma = 99,\Lambda$$

مثال : اندازه و جهت برآیند دو نیروی نشان داده شده در شکل را تعیین کنید. (۹۲-۲)

نیروی ۴۰۰N با صفحه xz زاویه ۵۰ درجه می‌سازد

نیروی ۳۰۰N با صفحه xz زاویه ۱۲۰ درجه می‌سازد




$$P = P_x i + P_y j + P_z k$$

$$P_y = 1\Gamma\cdot\cos 9\cdot = 1\Delta\cdot$$

$$P_{xz} = 1\Gamma\cdot\cos 1\Gamma = 1\Delta 9,\Lambda$$

$$P_x = -1\Delta 9,\Lambda\sin 1\Delta = -9V,1\Sigma$$

$$P_z = 1\Delta 9,\Lambda\cos 1\Delta = 1\Delta\cdot,9\Delta N$$

$$Q = Q_x i + Q_y j + Q_z k$$

$$Q_y = \Sigma\cdot\cos 1\Gamma\cdot = 1\cdot 9,\Sigma \qquad Q_{xz} = \Sigma\cdot\cos\Delta\cdot = 1\Delta V,1$$

$$Q_x = 1\Delta V,1\cos 1\Gamma\cdot = 1\Sigma 1,9 \qquad Q_z = -1\Delta V,1\sin 1\Gamma\cdot = -\Lambda V,9\Gamma$$

$$\vec{R} = \vec{P} + \vec{Q} = (-9V,1\Sigma + 1\Sigma 1,9)\vec{i} + (1\Delta\cdot + 1\cdot 9,\Sigma)\vec{j} + (1\Delta\cdot,9\Delta - \Lambda V,9\Gamma)\vec{k}$$

$$\vec{R} = 1V\Sigma,1\Gamma 9\vec{i} + \Sigma\Delta 9,\Sigma\vec{j} + 19\Gamma,\cdot\Gamma\vec{k}$$

$$|R| = \sqrt{(1V\Sigma,1\Gamma 9)^2 + (\Sigma\Delta 9,\Sigma)^2 + (19\Gamma,\cdot\Gamma)^2} = \Delta 1\Delta N$$

$$\alpha = \cos^{-1}\left(\frac{R_x}{R}\right) = \cos^{-1}\left(\frac{1V\Sigma,1\Gamma 9}{\Delta 1\Delta}\right) = V\cdot,\Gamma 1$$

$$\beta = \cos^{-1}\left(\frac{R_y}{R}\right) = \cos^{-1}\left(\frac{\Sigma\Delta 9,\Sigma}{\Delta 1\Delta}\right) = 1V,9$$

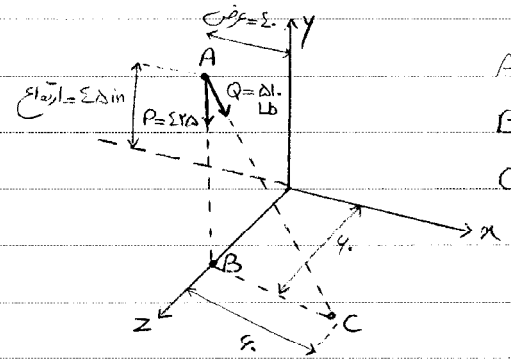
$$\gamma = \cos^{-1}\left(\frac{R_z}{R}\right) = \cos^{-1}\left(\frac{19\Gamma,\cdot\Gamma}{\Delta 1\Delta}\right) = V1,\Delta\Sigma^\circ$$

Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



مثال : در شکل زیر مطلوبست محاسبه برآیند دو بردار نیروی اعمال شده به نقطه A (۲-۹۴)




A در صفحه xy

B, C در صفحه ۲۱۲

$A(-40, 45, 0)$

$B(0, 0, 60)$

$C(60, 0, 60)$

$$\vec{P} = |P| \cdot \lambda_P = |P| \cdot \frac{\vec{AB}}{|AB|}$$

$$= 425 \times \frac{40\vec{i} - 45\vec{j} + 60\vec{k}}{\sqrt{100^2 + 45^2 + 60^2}}$$

$$= \frac{425}{85} \times (40\vec{i} - 45\vec{j} + 60\vec{k})$$

$$= 200\vec{i} - 225\vec{j} + 300\vec{k}$$

$$\vec{Q} = |Q| \cdot \lambda_Q = |Q| \cdot \frac{\vec{AC}}{|AC|} = 810 \times \frac{100\vec{i} - 45\vec{j} + 60\vec{k}}{\sqrt{100^2 + (45)^2 + 60^2}}$$

$$= \frac{810}{125} \times (100\vec{i} - 45\vec{j} + 60\vec{k}) = 408\vec{i} - 182.7\vec{j} - 244.8\vec{k}$$

$$\vec{R} = \vec{P} + \vec{Q} = (200 + 408)\vec{i} + (-225 - 182.7)\vec{j} + (300 + 244.8)\vec{k}$$

$$= 608\vec{i} - 407.7\vec{j} + 544.8\vec{k}$$

تعادل ذره :

برای آنکه یک ذره دارای تعادل باشد باید برآیند نیروهای وارد بر آن صفر باشد در مسائل تعادل ذره ابتدا دیاگرام آزاد ذره را رسم می کنیم، دیاگرام آزاد ذره شامل تمامی نیروهای معلوم و مجهول وارد بر ذره است، سپس برآیند برداری نیروی وارده بر ذره را به گونه ای محاسبه می کنیم که برابر صفر شود برای این منظور می توان از روش های مختلف جمع برداری مک گرفت به طور مثال اگر از روش تر سیمی استفاده می کنیم بردارها را باید به صورت پیاپی به گونه ای رسم کنیم که انتهای آخرین بردار بر ابتدای اولین بردار منطبق شود. اگر

Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی

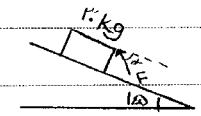


از روش جمع مؤلفه ها استفاده می کنیم باید از سه معادله تعادل زیر کمک بگیریم

$\Sigma F_x = 0$ ، $\Sigma F_y = 0$ ، $\Sigma F_z = 0$

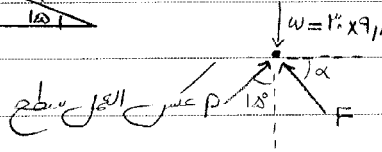
مثال: مطلوبست تعیین اندازه و جهت کوچک ترین نیروی F که بستهٔ نشان داده شده در شکل را در حالت تعادل نگه دارد. P سطح شیب دار فاقد اصطکاک می باشد

(۲-۵) ص ۲۲

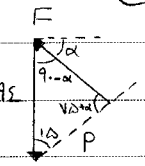



بستهٔ به عنوان یک ذره در نظر گرفته می شود

دیاگرام آزاد بسته را رسم می کنیم




برآیند سه نیرو باید صفر شود برای این منظور در اینجا با توجه به آنکه تنها سه نیرو داریم از روش مثلث استفاده می کنیم




با توجه به ناشناخته بودن راستای F از مثلث نیروها ضلع سوم مثلث کمترین اندازه نیروی F است به این نهایت شکل قابل ترسیم است اما با توجه به آنکه کم ترین مقدار نیروی F مورد نظر است این ضلع باید به گونه ای رسم شود که کم ترین طول را داشته باشد، کم ترین طول وقتی رخ می دهد که راستای F بر P عمود باشد

حالا از قانون سینوس ها کمک می گیریم

$75 + \alpha = 90 \Rightarrow \alpha = 15°$

$90 - \alpha = 75°$

$$\frac{294}{\sin 90} = \frac{F}{\sin 15} \Rightarrow F = \frac{294 \sin 15}{1} = 76.1$$

مثال: استوانه ای ۲۰kg از دو کابل AB و AC آویزان است نیروی افقی P عمود بر صفحه yz و در موازات محور x استوانه را نگه می دارد مطلوبست اندازه نیروی P و کشش در هر کابل؟ (کابل ها در صفحه yz قرار ندارند) (۲-۹ ص ۳۵)

A در صفحه xy

B و C در صفحه yz

A (۱٫۲ ، ۲ ، ۰)

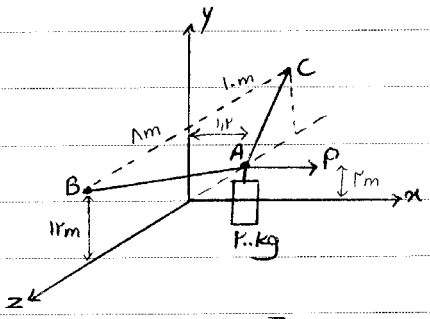
B (۰ ، ۱۲ ، ۸)

C (۰ ، ۱۲ ، -۱۰)

Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی

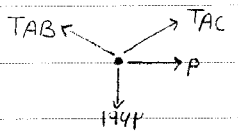





$W = 200 \times 9.81 = 1962\ N$

$W = -1962\ j$

دیاگرام آزاد نقطه A را رسم می‌کنیم:




$\Rightarrow \vec{P} = P\,i$

$\vec{T_{AC}} = |T_{AC}| \cdot \lambda_{AC}$

$= |T_{AC}| \times \frac{\vec{AC}}{|AC|} = |T_{AC}| \times \frac{-1.2i + 1.j - 1.k}{\sqrt{1.2^2 + 1.^2 + 1.^2}}$

$= |T_{AC}| \times \frac{-1.2i + 1.j - 1.k}{1.4191}$

$\Rightarrow \vec{T_{AC}} = |T_{AC}| \times (-0.8552i + 0.7149j - 0.7149k)$

$\vec{T_{AB}} = |T_{AB}| \times \frac{\vec{AB}}{|AB|} = |T_{AB}| \times \frac{-1.2i + 1.j + 8k}{\sqrt{1.2^2 + 1.^2 + 8^2}} = |T_{AB}| \times \frac{-1.2i + 1.j + 8k}{11.892}$

$= |T_{AB}| \times (-0.9428i + 0.7715j + 0.4714k)$

حال سه معادله تعادل را برای نقطه A می‌نویسیم:

$\Sigma F_x = 0 \Rightarrow P - 0.8552\,T_{AC} - 0.9428\,T_{AB} = 0$ (1)

$\Sigma F_y = 0 \Rightarrow -1962 + 0.7149\,T_{AC} + 0.7715\,T_{AB} = 0$ (2)

$\Sigma F_z = 0 \Rightarrow -0.7149\,T_{AC} + 0.4714\,T_{AB} = 0$ (3)

(3) $\Rightarrow T_{AB} = \frac{0.7149}{0.4714}\,T_{AC} = 1.517\,T_{AC}$ (4)

(4), (2) $\Rightarrow -1962 + 0.7149\,T_{AC} + 0.7715\,(1.517\,T_{AC}) = 0$

$\Rightarrow -1962 + 1.858\,T_{AC} = 0 \Rightarrow T_{AC} = 1056\ N$ (5)

(5), (4) $\Rightarrow T_{AB} = 1.517 \times 1056 = 1602\ N$ (6)

(1), (5), (6) $\Rightarrow P - 0.8552 \times 1056 - 0.9428 \times 1602 = 0$

$\Rightarrow P = 2355\ N$

Tamasha

نوت برداری شده از کلاس درس استاتیک کارشناسی مهندس احمدرضا جعفری، دانشکده غیرانتفاعی عمران و توسعه همدان

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی

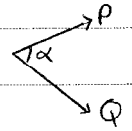


## ضرب داخلی و خارجی بردارها :

### ضرب داخلی :

ضرب داخلی دو بردار یک عددی شود و طبق رابطه زیر قابل محاسبه است

$$\vec{P}.\vec{Q} = |P|.|Q|.\cos\alpha$$




$$P = ai + bj + ck$$
$$Q = di + ej + Fk$$
$$\Rightarrow \vec{P}.\vec{Q} = ad + be + cF$$

ضرب داخلی دارای خاصیت جابجایی می باشد $\vec{P}.\vec{Q} = \vec{Q}.\vec{P}$

ضرب داخلی دو بردار وقتی ماکزیمم است که دو بردار موازی هم باشند

وقتی دو بردار عمود هم باشند ضرب داخلی آن ها صفر است

### ضرب خارجی :

ضرب خارجی دو بردار، بردار دیگری است عمود بر صفحه ای که دو بردار ضرب شونده با هم تشکیل می دهند

$$\vec{R} = \vec{P}\times\vec{Q} \Rightarrow |R| = |P|\times|Q|\times\sin\alpha$$

ضرب خارجی خاصیت جابجایی ندارد $P\times Q = -Q\times P$

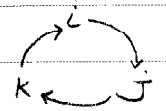
برای تعیین جهت بردار نتیجه از قانون دست راست کمک می گیریم به گونه ای که انگشت شصت در راستای بردار اول و انگشت اشاره در راستای بردار دوم قرار گیرد حال انگشت وسط نشان دهنده جهت بردار نتیجه خواهد بود

$$P\times Q = (ai + bj + ck)\times(di + ej + fk)$$
$$= (ae)k - (af)j - (bd)k + (bf)i + (cd)j - (ce)i$$

$i\times i = 0 \quad j\times j = 0 \quad k\times k = 0$

$i\times j = k \quad j\times i = -k \quad j\times k = i$

$k\times j = -i \quad i\times k = -j \quad k\times i = j$



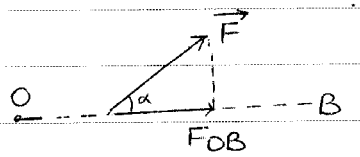

Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



$$\vec{R} = P \times Q = \begin{vmatrix} i & j & k \\ a & b & c \\ d & e & f \end{vmatrix}$$

محاسبه تصویر یک بردار بر روی یک راستای خاص :




$$|F_{OB}| = |F| \cdot \cos\alpha$$

$$\vec{F}_{OB} = |F_{OB}| \cdot \lambda_{OB} = |F_{OB}| \times \frac{\vec{OB}}{|OB|}$$

اگر زاویه $\alpha$ موجود نباشد از ضرب داخلی برای محاسبه این زاویه کمک می‌گیریم

$$\vec{OB} \cdot \vec{F} = |OB| \cdot |F| \cdot \cos\alpha \Rightarrow \cos\alpha = \frac{\vec{OB} \cdot \vec{F}}{|OB| \cdot |F|} = \lambda_{\vec{OB}} \cdot \lambda_{\vec{F}}$$

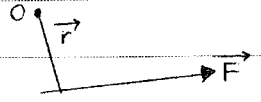
$$(F_{OB} = F \cdot \lambda_{OB})$$

گشتاور :

مقیاس میزان برداری که عامل به چرخاندن جسم حول نقطه یا محوری خاص را دارد گشتاور یا توصیف جهت چرخشی که ایجاد می‌کند می‌تواند به صورت ساعتگرد یا پادساعتگرد تعریف شود به طور قرارداری گشتاور پادساعتگرد مثبت و ساعتگرد منفی فرض می‌شود

گشتاور یک نیرو حول نقطه‌ای خاص :

برای محاسبه گشتاور یک نیرو حول یک نقطه، از آن نقطه به نقطه‌ای دلخواه در راستای نیرو، بردار $\vec{r}$ را رسم می‌کنیم ابتدای این بردار بر نقطه مورد نظر و انتهای آن بر راستای نیرو قرار می‌گیرد، ضرب خارجی بردار $\vec{r}$ در بردار نیرو برابر بردار گشتاور خواهد شد




$$M_O = \vec{r} \times \vec{F}$$

Tamasha

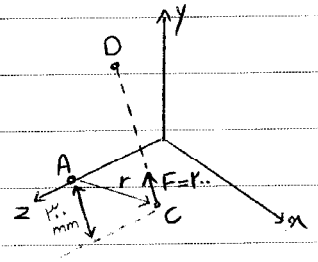
مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



برای تشخیص جهت برآیند گشتاور مانند حالت گفته شده در ضرب خارجی برآیندها می‌توان از قانون دست راست کمک گرفت

برای تشخیص برآیند گشتاور در شکل می‌توان از دست راست کمک گرفت در این حالت ابتدا با تشخیص دهیم که گشتاور ساعتگرد است یا پادساعتگرد آنگاه دست راست را به گونه‌ای قرار می‌دهیم که چهار انگشت در جهت چرخش گشتاور باشند در این حالت انگشت شصت نشان دهنده جهت برآیند گشتاور خواهد بود

مثال: در شکل زیر به نقطه C نیروی ۲۰۰N اعمال می‌شود راستای این نیرو از نقطه d عبور می‌کند مطلوبست محاسبه گشتاور این نیرو حول نقطه A ؟ (۳-۴ ص ۵۱)




C در صفحه xz

D در صفحه yz

A بر روی محور z

$C(۳۰۰, ۰, ۴۰۰)$

$A(۰, ۰, ۳۲۰)$

$D(۰, ۲۴۰, ۸۰)$

در ابتدا نیروی وارده را به صورت یک بردار نیرو می‌نویسیم

$$\vec{F} = |F| \times \frac{\vec{CD}}{|CD|} = ۲۰۰ \times \frac{-۳۰۰i + ۲۴۰j - ۳۲۰k}{\sqrt{۳۰۰^۲ + ۲۴۰^۲ + ۳۲۰^۲}} = ۲۰۰ \times \frac{-۳۰۰i + ۲۴۰j - ۳۲۰k}{۵۰۰}$$

$$= -۱۲۰i + ۹۶j - ۱۲۸k$$

حالا بردار $\vec{r}$ را رسم می‌کنیم، ابتدای $\vec{r}$ روی نقطه A قرار می‌گیرد و انتهای آن بر نقطه‌ای دلخواه در راستای نیروی $\vec{F}$، به طور مثال انتها را می‌توان بر روی یکی از دو نقطه D یا C اختیار کرد در اینجا از نقطه C کمک می‌گیریم

$$\vec{r} = \vec{AC} = ۳۰۰i + ۸۰k$$

$$\vec{M_A} = \vec{r} \times \vec{F} = (۳۰۰i + ۸۰k) \times (-۱۲۰i + ۹۶j - ۱۲۸k)$$

$$= (۳۰ \times ۹۶)\vec{k} + (۳۰۰ \times ۱۲۸)\vec{j} - (۸۰ \times ۱۲۰)\vec{j} - (۸۰ \times ۹۶)i =$$

Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی

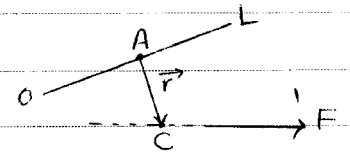


$-۷۹۸.\vec{i} + ۲۸۸۰.\vec{j} + ۲۸۸۰.\vec{k}$ N.mm

$|M_A| = \sqrt{۷۹۸.^۲ + ۲۸۸۰.^۲ + ۲۸۸۰.^۲} = ۴۱۴۴۷$ N.mm $= ۴۱,۴۴۷$ N.m

لنگر یک نیرو حول محوری مفروض.

لنگر یک نیرو حول یک محور برابر یک عددی میشود در این حالت بردار گشتاور به موازات همان محور مورد نظر است برای محاسبه بزرگی بردار گشتاور نقطه ای دلخواه بر محور مورد نظر را انتخاب می کنیم و سپس گشتاور نیرو حول آن نقطه دلخواه را مطابق روش گفته شده در قسمت قبل محاسبه می کنیم در انتها بردار گشتاور بدست آمده را در بردار یکه محور مورد نظر ضرب داخلی می کنیم




$\vec{M_A} = \vec{r} \times \vec{F}$

$\vec{M_{OL}} = \lambda_{\vec{OL}} \cdot \vec{M_A} = \lambda_{\vec{OL}} \cdot (\vec{r} \times \vec{F})$

نکته : اگر راستای نیرو و راستای محور را صفحه متقاطع باشند گشتاوری ایجاد نمی شود

مثال : در مثال قبل مطلوبست محاسبه گشتاور حول محور $\vec{AB}$ ؟ $B(۱۰۰,۰,۰)$

$\lambda_{\vec{AB}} = \frac{\vec{AB}}{|AB|} = \frac{۱۰۰.\vec{i} - ۲۲۰.\vec{k}}{\sqrt{۱۰۰.^۲ + ۲۲۰.^۲}} = ۰۱۳\vec{i} - ۰۱۹۴\vec{k}$

لازم است که لنگر نیروی وارده حول نقطه دلخواه در راستای AB محاسبه شود که در مثال قبلی این کار برای نقطه A انجام شده و می توان از آن استفاده کرد

$M_{AB} = \lambda_{AB} \cdot (M_A)$

$M_{AB} = (۰۱۳\vec{i} - ۰۱۹۴\vec{k}) \cdot (-۷۹۸.\vec{i} + ۲۸۸۰.\vec{j} + ۲۸۸۰.\vec{k})$

$= ۰۱۳(-۷۹۸.) - ۰۱۹۴ \times ۲۸۸۰. = -۲۹۹۵۲$ N.mm

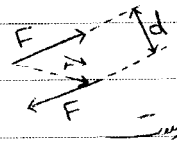
منفی بودن علامت نشانه آنست که گشتاور حول محور مورد نظر ساعتگرد است

Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



## کوپل نیرو:




دو نیروی مساوی، متوازی و غیر هم جهت را کوپل می‌نامند
اثر یک کوپل بر جسم حول هر نقطه دلخواه در صفحه مقداری ثابت است
و مقدار آن برابر حاصل ضرب مقدار نیرو در فاصله عمودی دو نیرو است $M = F.d$
و یا اینکه می‌توان برای هر کدام از نیروها نقطه‌ای را انتخاب کرد و همچنین بطور مساوی
بردارهای نیروی دوم نیز نقطه‌ای انتخاب کرد و بردار حاصل این دو نقطه را $\vec{r}$ نامگذاری
کرد، ضرب خارجی بردار $\vec{r}$ x بردار نیرو تشکیل بردار لنگر را می‌دهد $\vec{M} = \vec{r} \times \vec{F}$
(بردار F، بردار است که امتدای بردار $\vec{r}$ بر روی آن قرار گیرد)

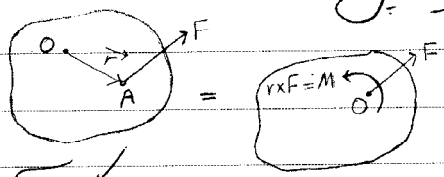
## کوپل های هم ارز:

دو کوپل با هم هم ارزند وقتی که بردارهای لنگری که ایجاد می‌کنند با هم مساوی باشند

## جمع کردن کوپل ها:

با توجه به اینکه هر کوپل می‌تواند با یک بردار لنگر جایگزین شود کوپل ها را می‌توان طبق قوانین
جمع برداری با هم جمع کرد

## تعبیر نیروی معرف یک نیرو در نقطه O و یک کوپل:



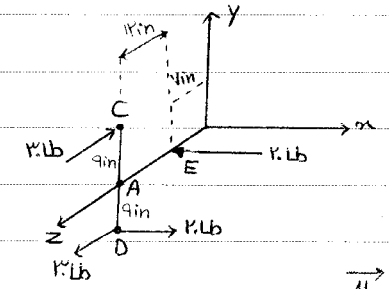

به همین شکل اگر بتوان اثر یک
نیرو بر جسم وارد را بتوان هم نیروها را می‌توان
با یک نیرو و یک لنگر در نقطه مورد نظر
جایگزین کرد به گونه‌ای که یک نیرو برابر با کلیه نیروهای وارد بر جسم می‌باشد و بر بار لنگر نیز برابر باشد
لنگری است که نیروهای وارد بر جسم حول نقطه مورد نظر ایجاد می‌کند

Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



مثال: مطلوبست محاسبه برآیند دو کوپل نشان داده شده در شکل زیر P (۴-۱۳ ص ۷۱)




$\vec{M} = \vec{M_1} + \vec{M_2}$

$\vec{M_1}$: ناشی از دو نیروی 20 Lb

$\vec{M_2}$: ناشی از دو نیروی 10 Lb

برای بردار $M_1$، بردار $\vec{r}$ را از نقطه E تا نقطه D در نظر می‌گیریم

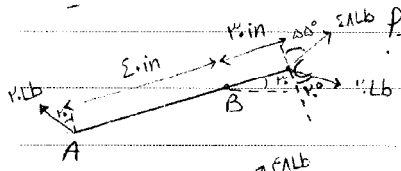
$\vec{M_1} = (-9\vec{j} + 12\vec{k}) \times 20\vec{i} = 180\vec{k} + 240\vec{j}$

برای بردار $M_2$ ابتدای بردار $\vec{r}$ را بر روی نقطه C و انتهای آن را بر D قرار می‌دهیم

$\vec{M_2} = -18\vec{j} \times 20\vec{k} = -360\vec{i}$

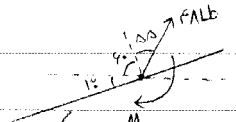
$\Rightarrow \vec{M_1} + \vec{M_2} = -360\vec{i} + 240\vec{j} + 180\vec{k}$

مثال: در شکل زیر: الف) سه نیروی نشان داده را با سیستم نیرو-کوپل معادل در نقطه B جایگزین کنید. ب) نیروی تنها را جایگزین کنید که در جهت الف را تعیین کرده و فاصله اثر آن از راستای ABC مشخص کنید.




دو نیروی 20 Lb تشکیل یک کوپل می‌دهند

با توجه به آنکه دو نیروی 20 Lb در راستای عمود بر صفحه هستند همگی را خنثی می‌کنند و برآیند دو نیرو در نقطه B همان نیروی 48 Lb است




لنگر M در جهت است یکی از کوپل دو نیروی 20 Lb و دیگری ناشی از انتقال نیروی 48 Lb حول نقطه B

$M = M_1 + M_2$

$M_1 = -20 \times 70 \sin(90 + 20) = -1316 \text{ Lb-in}$

$M_2 = 48 \times 30 \sin(90 + 55) = 824 \text{ lb-in}$

$M = -1316 + 824 = -490 \text{ Lb-in}$

چون منفی بدست آمده است ← لنگر ساعتگرد است

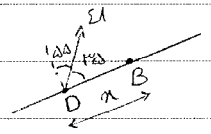
ب) من خواهیم بر راستای AC نقطه‌ای را پیدا کنیم که بر آن نقطه معادل یک نیرو جایگزین شود. آن یک نیرو برابر برآیند نیروهای وارد بر سیستم است و برآیند نیروها برابر است

Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



مثال برابر ۴۸Lb معادل سیستم نیرو




این تک نیرو باید در نقطه ای قرار گیرد که گشتاور
حاصل از آن حول نقطه B به صورت ۱۰۰ lb.in ساعتگرد باشد
مقدار معادل نیرو در حالت اول باشد به طوری که جهت حاصل اثر تک نیرو
باید در راستای نقطه B باشد

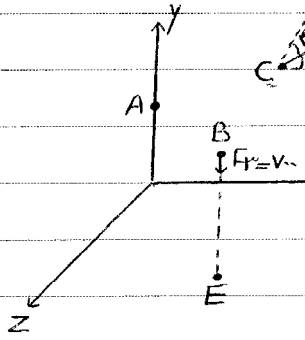
گشتاور نیرو حول نقطه B را محاسبه و با مقدار حالت اول مساوی قرار می دهیم

$$-۴۸x\sin 125 = -۴۶۰$$

$$x = \frac{۴۶۰}{۴۸\sin 125} = ۱۱٫۸\ in$$

(۳-۸۹ صفحه ۷۹)

مثال: چهار نیروی نشان داده شده در شکل یک سیستم نیرو-کوپل هم ارز در
نقطه A تولید کنید (۳-۱۰ صفحه ۸۳)




$D(1.0, 0, 0)$ — $F_4 = 1200N$ در صفحه xy

$A(0, 1.0, 0)$ — $F_2 = 1000N$ در صفحه yz موازات zx

$C(7.5, 1.0, -5.0)$

$B(7.5, 1.0, 5.0)$ — واحد: N.mm

$E(15.0, -5.0, 1.0)$

ابتدا سه بردار نیرو را به صورت برداری بر حسب i و j و k می نویسیم

$$\vec{F_1} = F_{1x}i + F_{1z}k = 1000\cos 45\, i - 1000\sin 45\, k = 707i - 707k$$

$$\vec{F_2} = F_{2x}i + F_{2y}j = 1200\cos 60\, i + 1200\sin 60\, j = 600i + 1039j$$

$$\vec{F_3} = |F_3| \cdot \lambda_{\vec{BE}} = 700 \times \frac{\vec{BE}}{|BE|} = 700 \times \frac{75i - 150j + 50k}{\sqrt{75^2 + 150^2 + 50^2}} = 300i - 600j + 200k$$

حال برآیند سه بردار فوق را محاسبه می کنیم

$$\vec{R} = \vec{F_1} + \vec{F_2} + \vec{F_3}$$

$$= 1407i + 439j - 507k$$

حال باید گشتاور هر یک از سه نیرو حول نقطه A را محاسبه کرده و با هم جمع کنیم برای این
منظور، برای هر نیرو بردار R را از نقطه A تا ابتدای نیرو ترسیم می کنیم

Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



$\vec{M_1} = \vec{r_{C/A}} \times \vec{F_1} = (75i - 50K) \times (70i - 70K)$  $\vec{r_{C/A}} = \vec{AC}$

$= (75 \times 70)\,j + (50 \times 70)\,j = 1750\,j$

$\vec{M_2} = \vec{r_{D/A}} \times \vec{F_1} = (100i - 100j) \times (900i + 1200j) = 100900K + 90000K = 190900K$

$\vec{M_3} = \vec{r_{B/A}} \times \vec{F_2} = (75i + 50K) \times (200i - 90j + 100K)$

$= (-75 \times 90)K - (75 \times 200)j + (50 \times 200)j + (50 \times 90)i$

$= 1000i - 5400K$

$\vec{M} = \vec{M_1} + \vec{M_2} + \vec{M_3} = (3000i + 1750j + 1189K)$ N.mm

تعادل اجسام صلب :

جسم صلب، جسمی است که در اثر اعمال نیروهای خارجی شکل خود را از دست نمی دهد و ابعاد و اندازه های آن قبل و بعد از اعمال نیرو ثابت است

روش حل مسائل تعادل اجسام صلب :

همانند مسائل تعادل ذره در اینجا نیز دیاگرام آزاد جسم صلب ترسیم می شود و در آن نیروهای معادلات تعادل مقادیر مجهول محاسبه می شود. معادلات تعادل برای مسائل دو بعدی و سه بعدی به شرح زیر است :

دو بعدی $\begin{cases} \Sigma F_x = 0 \\ \Sigma F_y = 0 \\ \Sigma M = 0 \end{cases}$  سه بعدی $\begin{cases} \Sigma F_x = 0 \\ \Sigma F_y = 0 \\ \Sigma F_z = 0 \\ \Sigma M_x = 0 \\ \Sigma M_y = 0 \\ \Sigma M_z = 0 \end{cases}$

انواع تکیه گاه :

۱) تکیه گاه غلطکی  ۲) گیردار یا ثابت

۳) جسم بر روی سطح بدون اصطکاک

والکس : نیرو یا خط اثر معلوم

Tamasha

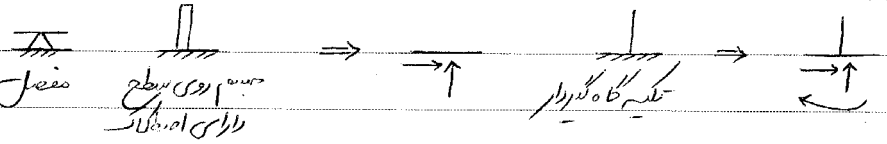
مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی

Date : / /

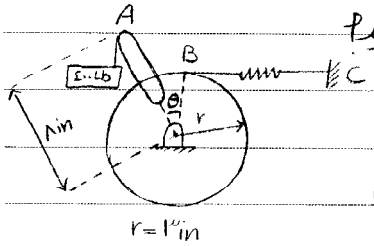


کابل ⇐ مفتول ⇐ میله

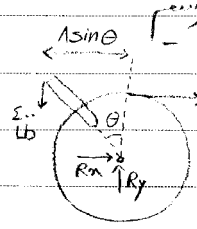
⇐ تنها باعث انتقال نیروی محوری (سه موارد کابل یا میله)




مثال: در سازه‌ی زیر وزن ۴۰۰ پوند به نقطه A از اعضای صلب راه‌شده توسط کابل متصل است. سختی فنر BC عبارت است از K = ۲۵۰ lb/in و وضعیت θ مساوی صفر است. فنر کشیده شده و وضعیت تعادل این سیستم را تعیین کنید.




نمودار آزاد اجسام وارده را رسم می‌کنیم:




$\Delta L$ برابر طول وتری از دایره با زاویه θ می‌باشد

$\Delta L = r\theta = 2\theta$

θ برحسب رادیان

$\circlearrowleft \sum M_O = 0 \rightarrow 400 \times 8\sin\theta - (250 \times 2\theta) \times 2 = 0$

$\Rightarrow 3200\sin\theta = 1000\theta$

$\sin\theta = 0.313\theta$

معادله بالا را به روش سعی و خطا حل می‌کنیم

$\theta = 0$ جواب اول

$0 < \theta < \pi/2$

$\theta = 0.5 \rightarrow \frac{\sin\theta}{0.313\theta} = 1.36$

$\theta = 1 \rightarrow \frac{\sin\theta}{0.313\theta} = 1.02$

هرگاه حاصل کسر به عدد یک نزدیک شود عدد فرض شده می‌تواند جواب مسأله باشد

$\theta = 1.5 \Rightarrow 0.995$

$\theta = 1.4 \Rightarrow 1.001 \rightarrow \theta = 1.4\ Rad = 80.25^\circ$

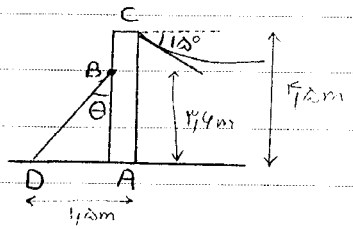
(۱۰۶ صـ ۵ - ۱۴)

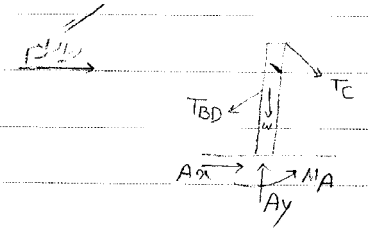
Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



مثال: تیر یکنواخت به جرم 175 kg تحت تاثیر نیروی افقی 400 N در نقطه C و گشتاور 500 N.m در نقطه A قرار دارد. مطلوب است تعیین کوچک‌ترین نیروی کشش کابل BD به طوری که ایجاد واکنش در نقطه A را صفر کند. (ص 112 ف 4-12)




$\theta = \text{Arc tan}\left(\frac{1.5}{2.4}\right) = 32°$

$M_A \leq 500\ N.m$

$W = 175 \times 9.81 = 1717\ N$

$\curvearrowleft \sum M_A = 0 \Rightarrow M_A + T_{BD} \times 2.4 \times \sin 32 - T_C \times 4.5 \cos 15 = 0$

$M_A + 1.28\, T_{BD} - 4.34\, T_C = 0$

$M_A = 4.34\, T_C - 1.28\, T_{BD} = 4.34 \times 400 - 1.28\, T_{BD}$

$M_A = 1736 - 1.28\, T_{BD} \Rightarrow T_{BD} = \frac{1736 - M_A}{1.28} = \frac{1736 - 500}{1.28}$

$\Rightarrow T_{BD} = 1347\ N = T_{min}$

توضیح: مثال مشخص نشده است که گشتاور A ساعتگرد است یا پادساعتگرد، پس باید هر دو حالت را برای آن فرض کنیم. در اینجا در ابتدا فرض می‌کنیم گشتاور ساعتگرد است. اگر پادساعتگرد است کافیست که در پایان مسئله یک علامت منفی برای گشتاور در نظر بگیریم.

حالت دوم: گشتاور A پادساعتگرد است

$M_A = -500$ آگر جای $M_A$، 500- قرار دهیم

$\Rightarrow T_{BD} = \frac{1736 - (-500)}{1.28} = 2250\ N = T_{max}$

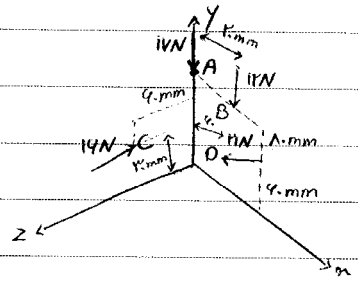
مثال: میله‌ای به وزن 40 N و طول 2 m در نقطه C قرار دارد.



نوت برداری شده از کلاس درس استاتیک کارشناسی مهندس احمدرضا جعفری، دانشکده غیرانتفاعی عمران و توسعه همدان

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی






$A(0, 140, 0)$
$B(20, 140, 30)$
$C(0, 30, 90)$
$D(90, 90, 0)$

B, D در صفحه xy
C در صفحه yz

ابتدا برآیند نیروها را بدست می آوریم

$\vec{R} = -17j - 12j - 21i - 19k$

$\vec{R} = -21i - 29j - 19k$

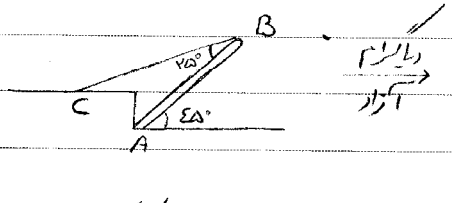
حال گشتاور این چهار نیرو را نسبت به نقطه C محاسبه می کنیم گشتاور نیروی 19N صفر است

$\vec{M}_C = r_{A/C} \times (-17j) + r_{B/C} \times (-11j) + r_{D/C} \times (-21i)$

$= (110j - 90k)(-17j) + (20i + 110j - 90k)(-11j) + (90i + 30j - 90k)(-21i)$

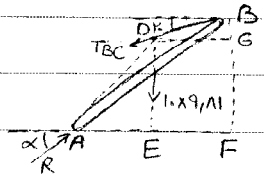
$= -1020i - 240k - 720i + 990k + 1320j = -1740i + 1290j + 750k \ N.mm$

مثال: برشتکی به وزن 1.kg و طول AB، 4m است این قطعه با طناب BC نگه داری شده است مطلوبست تعیین کشش طناب و واکنش تکیه گاه A! (ع ـ ۶ صـ ۱۱۵)










قطعه AB یک جسم سه نیرویی است شرط تعادل جسم سه نیرویی آنست که برآیند نیروها صفر شود و راستای سه نیرو نیز از یک نقطه عبور کند

مثلث ساعتی الساعتین $AF = BF = AB\cos FA$

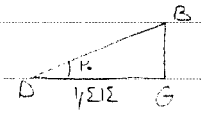
$= F\cos FA = 1/818 \ m$

$DG = EF = \frac{AF}{2} = 1/414$

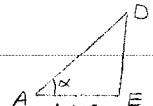
Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی






$$\tan 20^\circ = \frac{BG}{1.414} \Rightarrow BG = 1.414 \tan 20^\circ = 0.515\ m$$

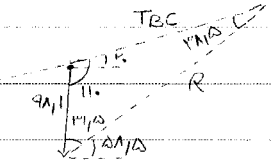



$\triangle ADE$ :

$$DE = BF - BG = 1.828 - 0.515 = 1.313$$

$$\alpha = \tan^{-1}\left(\frac{1.313}{1.414}\right) = 58.8^\circ$$

با بدست آوردن زاویه $\alpha$ حال میتوانیم نیروها را رسم کنیم، برای این منظور سیم بکسل را به صورت متوالی رسم می‌کنیم

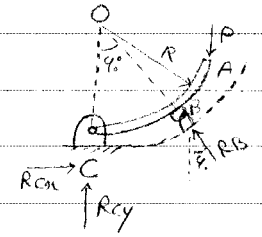



$$\frac{98.1}{\sin 23.5^\circ} = \frac{T_{BC}}{31.5} = \frac{R}{\sin 110^\circ}$$

$$T_{BC} = \frac{98.1 \sin 31.5}{\sin 23.5} = 81.31\ N$$

$$R = \frac{98.1 \sin 110}{\sin 23.5} = 148\ N$$

مثال : در شکل زیر مطلوبست تعیین واکنش در نقطه B و نقطه C (ص ۱۱۸ ـ ۴)




کمان دایره CBA :

تکیه گاه B عطفی و دارای یک واکنش در راستای شعاع مرکز دایره

تکیه گاه C مفصلی و دارای دو واکنش است

برای گرفتن گشتاور $R_B$ با توجه به آنکه راستای نیرو از مرکز دایره عبور می‌کند نیرو دارای فاصله عمود مرکز دایره تا نقطه C (شعاع دایره) و sin زاویه راستای نیرو و راستای خط رابط ضرب می‌کنیم

$$\curvearrowleft \Sigma M_C = 0 \Rightarrow -P.R + R_B.R.\sin 90^\circ = 0$$

$$\Rightarrow R_B = \frac{P.R}{R\sin 90^\circ} = \frac{P}{\sin 90^\circ} = 1.15P$$

$$\overrightarrow{\Sigma F_x} = 0 \Rightarrow R_{Cx} - (1.15P)\sin 90^\circ = 0$$

$$R_{Cx} = P$$

Tamasha

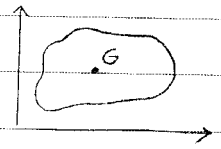
نوت برداری شده از کلاس درس استاتیک کارشناسی مهندس احمدرضا جعفری، دانشکده غیرانتفاعی عمران و توسعه همدان

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



$\Sigma F_y = 0 \rightarrow R_{cy} - P + 1.15P\cos 90 = 0 \rightarrow R_{cy} = 0.135P$

## مرکز سطوح :




$Q_x$ : گشتاور اول سطح شکل حول محور x

$Q_y$ : " " " " y

$$\bar{x} = \frac{\int \tilde{x}\,dA}{\int dA} = \frac{Q_y}{A}$$

$$\bar{y} = \frac{\int y\,dA}{\int dA} = \frac{Q_x}{A}$$

اشکالی که دارای مرکز تقارن یا محور مرکز سطح آن یکی از محورهای مرکز تقارن شان می باشد شکل هایی که مرکز تقارن ندارند اما محور تقارن دارند مرکز سطح آن یکی از محورهای این محور تقسیم است

## مرکز سطح برخی اشکال خاص :

برای برخی اشکال خاص ، انتگرال حجمی بالا محاسبه شده و مختصات مرکز سطح آنها به صورت پارامتری بدست آمده که برای این اشکال می توان به راحتی به جداول مختصات مرکز سطح را بدست آورد

## محاسبه مرکز سطح برای اشکال مرکب :

برای اشکال مرکب می توان آن را به چند شکل ساده تقسیم نمود و برای هر شکل ساده مساحت و مختصات مرکز سطح را در سه محاسبات بالا قسمت کرد سپس با استفاده از روابط زیر می توان مختصات مرکز سطح شکل مرکب را تعیین کرد

$$\bar{x} = \frac{\sum_{i=1}^{n} A_i x_i}{\sum A_i} \qquad \bar{y} = \frac{\sum A_i y_i}{\sum_{i=1}^{n} A_i}$$

$x_i, y_i$ : مختصات مرکز سطح شکل $i$ ام

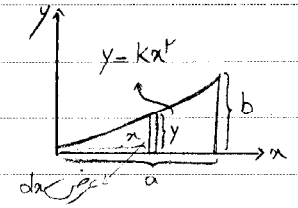
$A_i$ : مساحت شکل $i$ ام

Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



مثال : مطلوبست تعیین مختصات مرکز سطح منحنی سهمی شکل نشان داده شده در شکل زیر ؟ (ص ۱۴۸ - ۱۵)




محاسبه K

برای x=a داریم : y=b

$$\Rightarrow b = ka^2 \rightarrow k = \frac{b}{a^2}$$

ابتدا مساحت شکل را با انتگرال گیری محاسبه می کنیم

$$A = \int dA = \int y\,dx = \int_0^a \frac{b}{a^2}x^2\,dx = \left[\frac{b}{a^2}\cdot\frac{x^3}{3}\right]_0^a$$

$$\Rightarrow \frac{ab}{3}$$

یک المان عمودی در شکل رسم می کنیم

$$Q_y = \int x\,dA = \int_0^a x \times \frac{bx^2}{a^2}dx = \int \frac{b}{a^2}x^3\,dx = \left[\frac{bx^4}{4a^2}\right]_0^a = \frac{ba^2}{4}$$

$$\Rightarrow \bar{x} = \frac{Q_y}{A} = \frac{ba^2/4}{ab/3} = \frac{3a}{4}$$

در انتگرال در راستوصه به کدام نقاط بستگی دارد

المان عمودی y های نقاط روی منحنی باید بر حسب x بیان شود

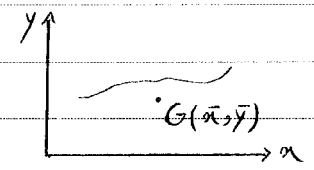
مقدار y در مرکز سطح المان مستطیلی را در نظر گرفته

$$\left(y = \frac{b}{a^2}x^2\right)$$

$$Q_x = \int y\,dA = \int_0^a \left[\frac{b}{2a^2}x^2\right]\left[\frac{b}{a}x^2\,dx\right]$$

$$= \int_0^a \frac{b^2}{2a^4}x^4\,dx = \left[\frac{b^2}{10a^4}x^5\right]_0^a = \frac{b^2a}{10}$$

$$\Rightarrow \bar{y} = \frac{Q_x}{A} = \frac{b^2a/10}{ab/3} = \frac{3b}{10}$$




محاسبه مراکز خطوط منحنی ها :

$$\bar{x} = \frac{\int x\,ds}{\int ds}$$

$$\bar{y} = \frac{\int y\,ds}{\int ds}$$

s : طول منحنی

همانند سطوح مرکب در منحنی های مرکب نیز می توان از روابط مشابه استفاده کرد

$$\bar{x} = \frac{\sum s_i\bar{x}_i}{\sum_{i=1}^{n} s_i}$$

$$\bar{y} = \frac{\sum s_i y_i}{\sum s_i}$$

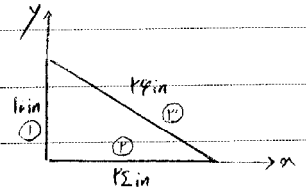
Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی

Date : / /

'26

مثال: مثلث نشان داده شده در شکل از ورق فلزی ساخته شده مختصات مرکز گرانش آن را تعیین کنید. (۲-۵ صفحه ۱۴۱)




یک دستگاه مختصات به صورت اختیاری به گونه‌ای تعیین می‌کنیم که محور آن گوشه‌ی پایین سمت چپ مثلث را به سه خط تقریب می‌کنیم و برای هر خط طول و مختصات مرکز گرانش آن را تعیین می‌کنیم، با توجه به اینکه اضلاع مثلث از سیم همگن ساخته شده، مرکز گرانش هر خط در وسط آن قرار دارد

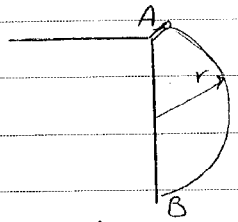
شکل ① : $S_1 = 10$ , $\bar{x}_1 = 0$ , $\bar{y}_1 = 5$

شکل ② : $S_2 = 12$ $\bar{x}_2 = 12$ $\bar{y}_2 = 0$

شکل ③ : $S_3 = 26$ $\bar{x}_3 = 12$ $\bar{y}_3 = 5$

$$\bar{x} = \frac{\Sigma S_i \bar{x}_i}{\Sigma S_i} = \frac{10\times 0 + 24\times 12 + 29\times 12}{10+24+26} = 10in \qquad \bar{y} = \frac{10\times 5 + 24\times 0 + 29\times 5}{10+24+26} = 12in$$

مثال: یک سیم یکنواخت به شکل نیم دایره به وزن $W$ و شعاع $r$ به سر $A$ متصل است و به سطح بی اصطکاک تکیه دارد و اتکای تکیه‌گاهی $A$ و $B$ را تعیین کنید. (۳-۵ صفحه ۱۴۲)




دیاگرام آزاد نیم دایره را رسم می‌کنیم

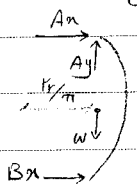
تکیه‌گاه A یک تکیه‌گاه است و واکنش آن افقی و رو به بالا است

و تکیه‌گاه B یک سطح بدون اصطکاک است

یک واکنش عمود بر سطح به این صورت افقی دارد

وزن نیم دایره به مرکز گرانش آن وارد می‌شود

مرکز گرانش نیم دایره توخالی به شعاع $r$ از مرکز دایره $2r/\pi$ قرار دارد




$$\uparrow \Sigma F_y = 0 \Rightarrow A_y - W = 0 \quad A_y = W$$

$$\curvearrowleft \Sigma M_A = 0 \quad -W\times 2r/\pi + B_x \times 2r \Rightarrow B_x = \frac{W}{\pi}$$

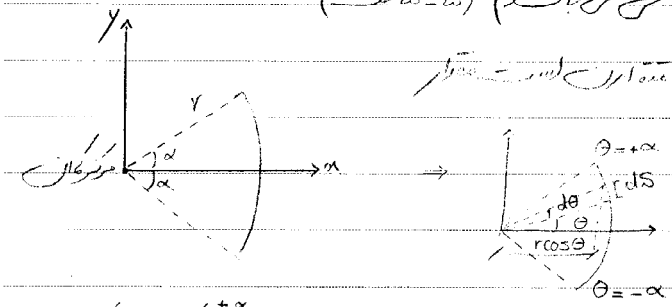
$$\Sigma F_x = 0 \Rightarrow \frac{W}{\pi} + A_x = 0 \Rightarrow A_x = -W/\pi \quad A_x = \frac{W}{\pi} \leftarrow$$

Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



مثال : مطلوبست تعیین مختصات مرکز گرانش کمان دایره شکل نشان داده شده در شکل زیر P (کمان بصورت توخالی می باشد) (ص ۱۲۹ - ۵)




چون شکل نسبت به محور x متقارن است مقدار $\bar{y}$ آن صفر است

$$S=\int ds=\int_{-\alpha}^{+\alpha} r\,d\theta=\left[r\theta\right]_{-\alpha}^{+\alpha}=(r\alpha-(-r\alpha))=2r\alpha$$ ← اندازه یا طول کمان

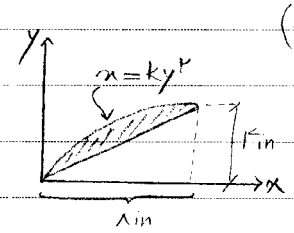
$$\int x\,ds=\int_{-\alpha}^{+\alpha} r\cos\theta\times(r\,d\theta)=\int_{-\alpha}^{+\alpha} r^2\cos\theta\,d\theta=r^2\left[\sin\theta\right]_{-\alpha}^{+\alpha}=r^2\left[\sin\alpha-(\sin(-\alpha))\right]$$

$$=2r^2\sin\alpha$$

α : برحسب رادیان

$$\bar{x}=\frac{\int x\,ds}{\int ds}=\frac{2r^2\sin\alpha}{2r\alpha}=\frac{r\sin\alpha}{\alpha}$$

مثال : مطلوبست محاسبه مرکز سطح شکل زیر P (ص ۱۲۲)



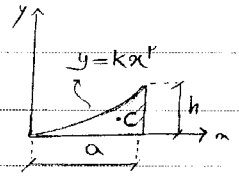

محاسبه K :

$$x=8\Rightarrow y=2\Rightarrow 8=k\times 2^2$$

$$k=1/8$$

برای محاسبه مرکز سطح از جدول ملک می توان

مطابق جدول برای پرابولی سهموی داریم :



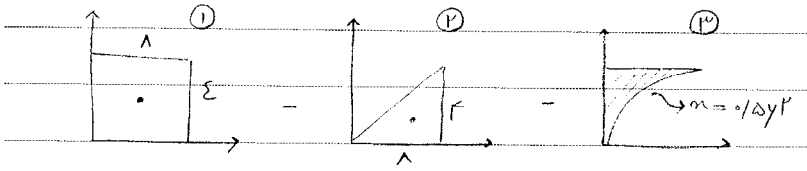

$$A=\frac{ah}{3}\qquad \bar{x}=\frac{3}{4}a\qquad \bar{y}=\frac{3}{10}h$$

شکل بالا نیمه شکل بصورت مثال پرابولی سهموی است که ۱۸۰ درجه چرخیده است یا به بیان دیگر حاصل دوران ۱۸۰ درجه ای یک پرابولی سهموی است. اما در شکل بالا مرکز سطح مثلث محاسبه شده است اما در شکل بالای جسم پرابولی سهموی است می توان شکل را بصورت زیر تقریب کرد :

Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی






شکل ① : $a_1 = ۳۲ \quad \bar{x}_1 = ۴ \quad \bar{y}_1 = ۱۶$

شکل ② : $A_2 = \frac{۸ \times ۴}{۲} = ۱۶ \quad \bar{x}_2 = ۱/۱۰ \times ۸ = ۵/۲۲ \quad \bar{y} = ۴/۳۰ = ۱/۲۲$

در مورد مثلث اگر فاصله مرکز سطح از راس مثلث محاسبه شود از ضریب $۱/۱۰$ و اگر از قاعده مثلث محاسبه شود از ضریب $۱/۴$ استفاده می‌کنیم

شکل ③ : $A_3 = \frac{۴ \times ۸}{۳} = ۱۰/۶۶$ برای سهمی با توجه به اینکه منفی می‌باشد

توان y دارای زوج است و n (جای x و y عوض شده)

مقدار a را برابر طول می‌گیریم و h را برابر طول افقی سطوح می‌گیریم و از آنجا که جای $\bar{x}$ و $\bar{y}$ را نیز عوض می‌کنیم ⇐

$\bar{x} = ۳/۱۰ \times ۸ = ۲/۴ \quad \bar{y} = ۱۲/۴ \times ۴ = ۱۲$

با این نکته نیز توجه شود که روابط بالا به شرط آنست که راس سهمی بر روی مبدا مختصات قرار گیرد و اگر این امر اتفاق نیفتاد باید به مقادیر بالا مختصات راس سهمی را اضافه می‌شود، در اینجا مرکز سهمی بر روی مبدا قرار گرفته و نیازی به این مسائل نیست

$$\bar{x} = \frac{\Sigma x_i A_i}{\Sigma A_i} = \frac{(۳۲ \times ۴) - (۱۶ \times ۵/۲۲) - (۱۰/۶۶ \times ۲/۴)}{۳۲ - ۱۶ - ۱۰/۶۶} = ۳/۲ in$$

$$\bar{y} = \frac{\Sigma y_i A_i}{\Sigma A_i} = \frac{(۳۲ \times ۲) - (۱۶ \times ۱/۲۲) - (۱۰/۶۶ \times ۳)}{۳۲ - ۱۶ - ۱۰/۶۶} = ۱/۰۱ in$$

تمرین : مثال قبل را با استفاده از روش انتگرال گیری حل کنید!

Tamasha

نوت برداری شده از کلاس درس استاتیک کارشناسی مهندس احمدرضا جعفری، دانشکده غیرانتفاعی عمران و توسعه همدان

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



حجم ناشی از دوران سطح :

اگر یک شکل دلخواه حول محوری خارج دوران داده شود از دوران "سطح یک حجم حادث می‌شود. اگر این شکل به صورت یک منحنی باشد از دوران آن یک حجم توخالی بدست می‌آید، حجم حادث از دوران سطح حول محور x و y به شرح زیر محاسبه می‌شود

دوران حول محور x : $V = A \times (2\pi \bar{y})$

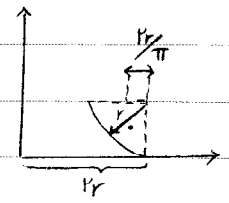
y " " " : $V = A \times (2\pi \bar{x})$

در مورد خطوط و منحنی‌ها سطح جانبی شکل بدست آمده به شرح زیر محاسبه می‌شود :

دوران حول محور x : $A = S \times (2\pi \bar{y})$

y " " " : $A = S \times (2\pi \bar{x})$

مثال : ربع دایره مثال زده شده در شکل زیر را حول محور y دوران داده‌ایم مطلوبست محاسبه سطح جانبی شکل بدست آمده ؟ (ص ۱۵۰ ـ ۶ ـ ۵)



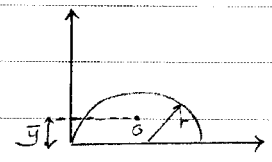

$S = \pi r^2/4$ (ربع دایره) $\quad \bar{x} = 2r - \frac{2r}{\pi} = 2r(1 - 1/\pi)$

$A = 2\pi \bar{x} \times S = 2\pi \left(2r(1-1/\pi)\right) \times \frac{\pi r^2}{4} \Rightarrow$

$= 2\pi r^2 (1 - 1/\pi) = 2\pi r^2 (\pi - 1)$

مثال : می‌دانیم که حجم و سطح کره به ترتیب برابرند با $4/3\pi r^3$ و $4\pi r^2$ با استفاده از آن مطلوبست محاسبه مرکز سطح نیم دایره و همچنین مرکز گرانی نیم دایره توخالی ؟ (ص ۱۵۰ ـ ۸ ـ ۵)

در صورت دوران نیم دایره توپر حول محور x یک کره بدست می‌آید




Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی

Date : / /



تعریف $V = A \times 2\pi \bar{y} \Rightarrow \frac{2}{3}\pi r^3 = \frac{\pi r^2}{2} \times 2\pi \bar{y} \Rightarrow \bar{y} = \frac{4r}{3\pi}$

از دوران نیم دایره حول محور x، کره تولید می شود

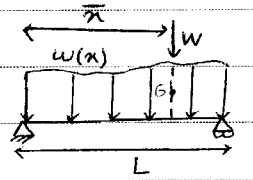
$A = 4\pi r^2 \Rightarrow 4\pi r^2 = \pi r \times 2\pi \bar{y} \Rightarrow \bar{y} = \frac{2r}{\pi}$

بارهای گسترده :

اگر یک بار به جای آنکه به صورت متمرکز به یک نقطه وارد شود بر یک سطح یا طول پخش شود بار گسترده است

بار گسترده را می توان به یک بار متمرکز جانشین کرد

مقدار بار متمرکز برابر انتگرال بار گسترده روی سطح یا طول است




$W = \int_0^L w(x)\,dx$ بار متمرکز

یا به بیان دیگر برآیند بار گسترده

مساحت زیر نمودی است که بار گسترده ایجاد می کند

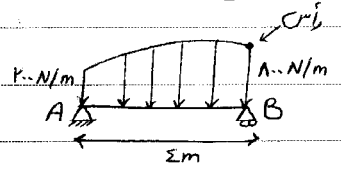
محل اثر بار متمرکز معادل مرکز ثقل شکل بار است

$\bar{x} = \frac{\int x w(x)\,dx}{\int w(x)\,dx}$

همانند سطوح مرکب در مورد بارهای گسترده مرکب نیز می توان آن را به اجزایی به شکل های ساده تر تقسیم نمود و با فرمول حاصل مشابه سطوح مرکب مقدار بار متمرکز معادل و محل اثر آن را پیدا کرد

بارهای گسترده شکل های متنوعی می توانند داشته باشند که از علم می توان به بار گسترده یکنواخت مثلثی، ذوزنقه ای و سهمی شکل اشاره کرد

مثال : در تیر شکل زیر بار گسترده را با یک بار متمرکز جانشین کرده و فاصله های تکیه گاهی را محاسبه نمایید

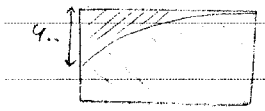



بار گسترده به صورت مرکب است آن را تبدیل به یک بار گسترده یکنواخت که از آن یک بار سهمی شکل کم شده است می نماییم

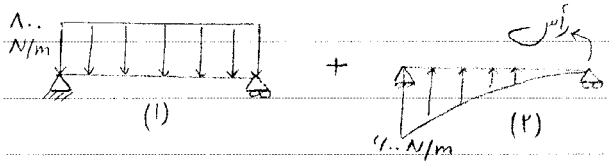
Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی

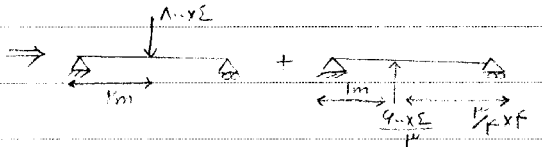


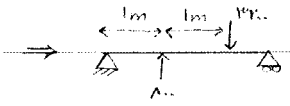


به جای آنکه بار سهمی را لحظه کنیم، جهت بار را عوض کرده
و دوسه بالا در نظر می گیریم

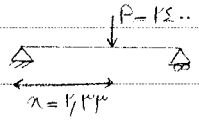



$A = ah/3$ ، $\bar{x} = 3a/4$



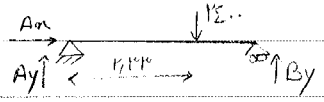

با همین وضعیت نیز می توان واکنش های
تکیه گاهی را بدون آورد اما در صورت سوال یک بار تک به
عنوان برآیند خواسته شده است




$$P = \Sigma P_i = 3200 - 800 = 1200$$

$$\bar{x} = \frac{\Sigma P_i x_i}{\Sigma P_i} = \frac{-800 \times 1 + 3200 \times 2}{-800 + 3200} = 1/33$$

حال دیاگرام آزاد تیر را رسم کرده و با نوشتن معادلات تعادل واکنش های تکیه گاهی را
محاسبه می کنیم :




$$\Sigma F_x = 0 \rightarrow Ax = 0$$

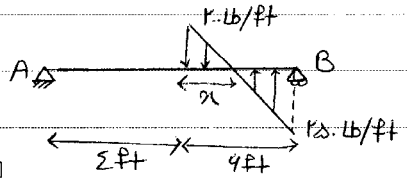
$$\curvearrowleft \Sigma M_A = 0 \rightarrow By \times 4 - 1200 \times 1/33 = 0$$

$$By = 400$$

$$\Sigma F_y = 0 \rightarrow Ay - 1200 + 400 = 0 \quad Ay = 800\,N$$

مثال : در تیر شکل زیر مطلوبست محاسبه بار متمرکز معادل و مقادیر واکنش های
تکیه گاهی A و B

(ص ۱۵۹ - ۵ - ۸۱)




Tamasha

نوت برداری شده از کلاس درس استاتیک کارشناسی مهندس احمدرضا جعفری، دانشکده غیرانتفاعی عمران و توسعه همدان

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی

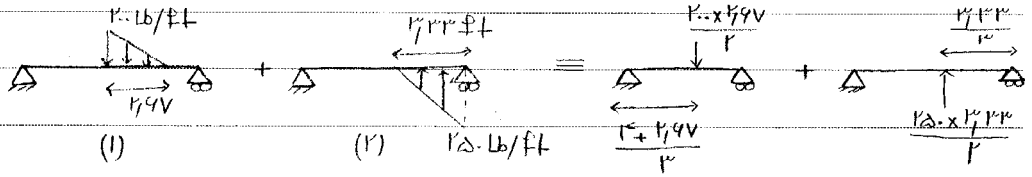
Date : / /

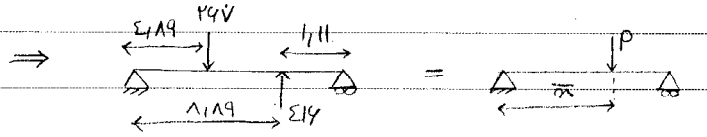


شکل را به دو حالت تقسیم می‌کنیم، عرض این دو حالت نامشخص است - که می‌توان آن را با استفاده از تشابه دو حالت بدست آورد

تشابه : $\frac{x}{9-x} = \frac{2..}{12.} = .18 \Rightarrow .18(9-x) = x$

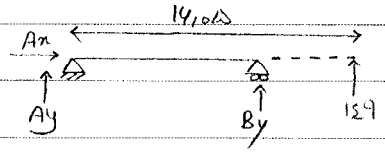
$x = 2/97\ ft$




$P = 497 - 414 = 129\ lb \Rightarrow P = 129\ lb \uparrow$

$\bar{x} = \frac{\sum P_i x_i}{\sum P_i} = \frac{497 \times 4/89 - 414 \times 8/89}{497 - 414} = 14/05$




$\sum F_x = 0 \Rightarrow Ax = 0$

$\curvearrowleft \sum M_A = 0 \Rightarrow 129 \times 14/05 + By \times 10 = 0$

$By = -229/145\ lb = 229/145 \downarrow$

$\sum F_y = 0 \Rightarrow Ay - 229/145 + 129 = 0$

$Ay = 90/145\ lb \uparrow$

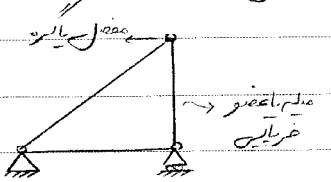
Tamasha

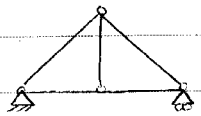
مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



## خرپاها :

خرپا معمولاً به سازه‌ای از میله‌ها گفته می‌شود که به وسیله مفصل‌هایی به هم متصل شده‌اند و ترکیباتی مثلثی شکل تشکیل داده‌اند. خرپاها معمولاً برای پوشاندن دهانه‌های بزرگ مانند سوله‌ها و پل‌ها استفاده می‌شود. در خرپاها هر کدام از میله‌ها تنها نیروهای محوری را تحمل کرده و توان تحمل نیروهای برشی و خمشی را ندارند.



n : تعداد اعضا
J : تعداد گره‌ها
r : تعداد واکنش‌های تکیه‌گاهی

شرط لازم برای پایداری خرپا : $n+r \geq 2J$

خرپای معین : $n+r = 2J$

خرپای نامعین : $n+r > 2J$

درجه نامعینی : $(n+r)-2J$

خرپای ناپایدار : $n+r < 2J$

## روش‌های حل مسائل خرپا :

۱) روش گره یا مفصل : در این روش مراحل کار به شرح زیر است :

۱- با رسم دیاگرام آزاد خرپا و نوشتن معادلات تعادل جسم صلب واکنش‌های تکیه‌گاهی را به دست می‌آوریم.

۲- در هر یک از گره‌های خرپایی با ترسیم دیاگرام آزاد گره را رسم کرده و با نوشتن معادلات تعادل گره نیروهای اعضای متصل به گره را محاسبه می‌کنیم در این روش رعایت نکات زیر توصیه می‌شود :

- هر عضو خرپایی معادل یک نیروی مجهول با راستای معلوم و جهت‌های مختلف است.
- توصیه می‌شود که برای هر گره در حالت دو بعدی تنها دو معادله تعادل وجود دارد و با این دو معادله تنها دو مجهول را می‌توان محاسبه کرد. در ابتدا باید به سراغ گره‌هایی برویم

Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی

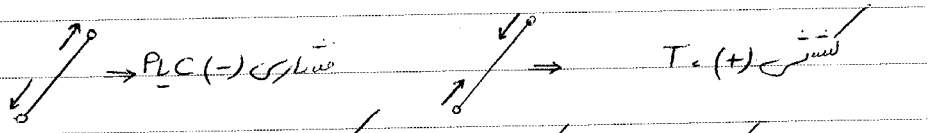


که فقط دو عضو به آن متصل باشد (در حالت سه بعدی، سه معادله و مجهول داریم و باید سراغ گره‌های با حداکثر سه عضو برویم)

با محاسبه نیروی اعضا از تعادل مجهولات در گره‌های مجاور نیز کاسته می‌شود و می‌توان سراغ گره‌های بعدی رفت

- باید توجه کرد که نیرو در هر عضو خرپایی ثابت است. هر عضو خرپایی به دو گره ابتدا و انتهای خود دو نیروی مساوی و مخالف الجهت وارد می‌کند. سپس اگر بطور مثال نیروی وارد به گره ابتدای عضو بود است آمد در رسم دیاگرام آزاد گره انتها باید همان نیرو را با جهتی مخالف قرار دهیم

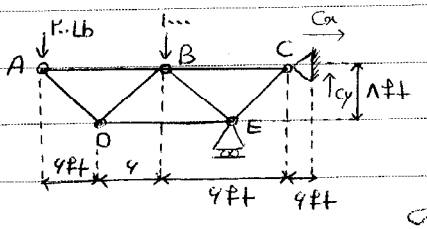
جهت نیروی عضو خرپایی را معمولاً با توجه به حدسی با کشش بودن نیروی عضو مانند می‌زنند اگر نیرویی که عضو به گره وارد می‌کند به سمت خارج عضو باشد عضو در کشش است و اگر این نیرو به سمت خود عضو باشد عضو در فشار است




توجه: نیروی عکس العملی که گره به عضو وارد می‌کند مساوی و خلاف جهت نیرویی است که عضو به گره وارد می‌کند، معمولاً در حل مسائل خرپا با نیروی اعمال شده از طرف عضو به گره سر و کار داریم

مثال: بار متمرکز از روش مفصل جدا نیروی اعضای خرپای زیر را بدست آورید

(۶-۱ ص ۱۸۳)




$j=5$ ، $n=7$ ، $r=3$

$2\times5 = 7+3$ ⇒ خرپا پایدار

اگر خرپا نامعین شود از روش‌های استاتیکی قابل حل نیست

Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



$\Sigma F_x = 0 \Rightarrow C_x = 0$

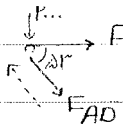
$\curvearrowleft \Sigma M_C = 0 \Rightarrow 2000 \times 12 + 1000 \times 14 - E_y \times 9 = 0 \Rightarrow E_y = 1000\ Lb$

$\Sigma F_y = 0 \Rightarrow -2000 - 1000 + 1000 + C_y = 0 \Rightarrow C_y = -2000\ Lb$

حال باید به سراغ گره‌ها برویم و دیاگرم آزاد آن‌ها را رسم کنیم، برای شروع باید به سراغ گره‌های ۲ عضوی رفت، در اینجا دو گره A و D دو عضوی هستند

گره A : $\theta = \arctan\left(\frac{4}{3}\right) = 53^\circ$

چون نیروی اعضا نامشخص است بطور قراردادی آن‌ها را با جهت کشش رسم می‌کنیم در انتها اگر برای عضو مقدار نیرو مثبت بدست آمد فرض اولیه صحیح است و اگر منفی بدست آمد فرض جهت نیرو اشتباه است




$\Sigma F_y = 0 \Rightarrow -2000 - F_{AD}\sin 53^\circ = 0$

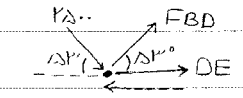
$\Rightarrow F_{AD} = -1500\ Lb$

$\Rightarrow F_{AD} = 1500\ Lb\ (P)$ یا $(C)$

$\Sigma F_x = 0 \Rightarrow F_{AB} - 1500\cos 53^\circ = 0 \Rightarrow F_{AB} = 1500\ Lb\ (T)$

با معلوم شدن نیروی عضو AD در گره D دو مجهول وجود خواهد داشت و این گره نیز قابل حل است

در مورد نیروی عضو AD، چون جهت نیرو در گره A به سمت بالا و چپ است در گره D این نیرو برعکس به سمت پایین و راست خواهد بود



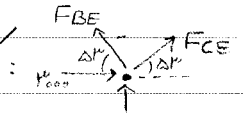

$\Sigma F_y = 0 \Rightarrow -1500\sin 53^\circ + F_{BD}\sin 53^\circ = 0$

$\Rightarrow F_{BD} = 1500\ Lb\ (T)$

$\Sigma F_x = 0 \Rightarrow 1500 \times \cos 53^\circ + F_{DE} + 1500\cos 53^\circ = 0$

$\Rightarrow F_{DE} = -1200\ Lb\ (C)$

گره E :




$\Sigma F_x = 0 \Rightarrow 1200 - F_{BE}\cos 53^\circ + F_{CE}\cos 53^\circ = 0$

$\Rightarrow 0.6F_{BE} + 0.6F_{CE} = -1200$

$F_{CE} - F_{BE} = 500$ (1)

$\Sigma F_y = 0 \Rightarrow 1000 + F_{BE}\sin 53^\circ + F_{CE}\sin 53^\circ = 0$

$1000 + 0.8F_{BE} + 0.8F_{CE} = 0$ (2)



نوت برداری شده از کلاس درس استاتیک کارشناسی مهندس احمدرضا جعفری، دانشکده غیرانتفاعی عمران و توسعه همدان

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



$10000 + 0.8F_{BE} + 0.6(F_{BE} - 5000) = 0 \Rightarrow 10000 + 1.4F_{BE} - 3000 = 0$

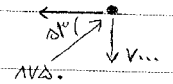
$\Rightarrow 1.4F_{BE} = -7000 \Rightarrow F_{BE} = -12850$

$\Rightarrow F_{BE} = 12850\ Lb\ (C)$

مقدار برآیند آمده را در معادله (۱) قرار می‌دهیم

$F_{CE} = -12850 - 5000 = -17850 \Rightarrow F_{CE} = 17850\ Lb\ (C)$

گره C:




$\Sigma F_x = 0 \Rightarrow -F_{BC} + 17850 \cdot \cos 53° = 0$

$\Rightarrow F_{BC} = 10710\ (T)$

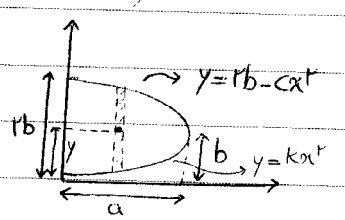
معادله تعادل در راستای محور y را نیز فقط جهت کنترل حتما می‌نویسیم

$\Sigma F_y = 0 \Rightarrow -V000 + 17850 \cdot \sin 53° = -V000 + 17850 \times 0.8$

$-V000 + V000 = 0$ ✓

مثال: مرکز سطح شکل زیر را با انتگرال گیری مستقیم بدست آورید

(جواب: $\frac{3}{5}b$ و $\frac{3}{8}a$)




محاسبه K:

$x = a \Rightarrow y = b$

$b = ka^2 \Rightarrow k = b/a^2$

محاسبه C:

$x = a \Rightarrow y = b$

$b = 3b - ca^2 \Rightarrow -b = -ca^2 \Rightarrow c = b/a^2$

عرض المان: $dx$ ارتفاع المان: $(3b - cx^2) - (kx^2) = (3b - \frac{b}{a^2}x^2) - (\frac{b}{a^2}x^2)$

$= 3b - \frac{3b}{a^2}x^2$

$dA = dx\left(3b - \frac{3b}{a^2}x^2\right)$

$A = \int dA = \int_0^a \left(3b - \frac{3b}{a^2}x^2\right)dx = 3b\left[x - \frac{x^3}{3a^2}\right]_0^a = 3b\left[a - \frac{a^3}{3a^2}\right] = \frac{3ab}{2}$

$Q_y = \int x\,dA = \int x\left(3b - \frac{3b}{a^2}x^2\right)dx = 3b\left[\frac{x^2}{2} - \frac{x^4}{4a^2}\right]_0^a = 3b\left[\frac{a^2}{2} - \frac{a^4}{4a^2}\right] = \frac{ba^2}{2}$

$Q_x = \int y\,dA = \int y\left(3b - \frac{3b}{a^2}x^2\right)dx$ در محاسبه $Q_x$ در انتگرال بجای y باید مختصات یا مرکز المان قرار داده شود

Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



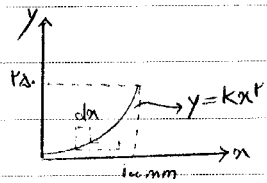
$$\Rightarrow y = \frac{1}{4}\left[\frac{b}{a^2}x^2 + \left(2b - \frac{b}{a^2}x^2\right)\right] = b$$

$$\Rightarrow Qx = \int_0^a b\left(2b - \frac{2b}{a^2}\right)x^2 dx = 2b^2\left[x - \frac{x^3}{3a^2}\right]_0^a = 2b^2\left[a - \frac{a^3}{3a^2}\right] = \frac{5ab^2}{3}$$

$$\bar{x} = \frac{Qy}{A} = \frac{ba^2/4}{4ab/3} = \frac{3}{8}a \qquad \bar{y} = \frac{Qx}{A} = \frac{5ab^2/3}{4ab/2} = b$$

مثال: منحنی سهمی شکل ستاره داده شده در شکل زیر را به ازاء $x = 18^\circ$ حول محور $y$ دوران می‌دهیم مساحت حاصل شکل مقابل چقدر است؟

محاسبه $K$:



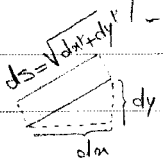

$$x = 100 \Rightarrow y = 250 \Rightarrow 250 = K \times 100^2$$

$$K = 0/025$$

$$\Rightarrow y = 0/025x^2$$

$$A = \left[200 \times 5\right] \times \frac{\pi}{2} = 500 \times 5$$

چون دوران کامل شده است باید سطح حاصل را با توجه به تناسب بدست آوری




$$ds = dx\sqrt{1 + \left(\frac{dy}{dx}\right)^2} = dx\sqrt{1 + y'^2} \qquad y' = 0/05x$$

مشتق

$$S = \int_0^{100} \sqrt{1 + y'^2}\, dx = \int_0^{100} \sqrt{1 + 0/0025x^2}\, dx = 212/01$$

$$\int \sqrt{a^2 + u^2}\, dx$$

$$u = a\tan t \Rightarrow 0/05x = \tan t \Rightarrow x = 20\tan t$$

$$du = a\sec^2 t\, dt \Rightarrow du = a(0/05x) = 0/05dx = \sec^2 t\, dt$$

$$\Rightarrow dx = 20\sec^2 t\, dt$$

$$S = \int \sqrt{1 + 20\tan^2} \times 20\sec^2 t\, dt = \left[\frac{(1 + 20\tan^2)^{3/2}}{3/2}\right]$$

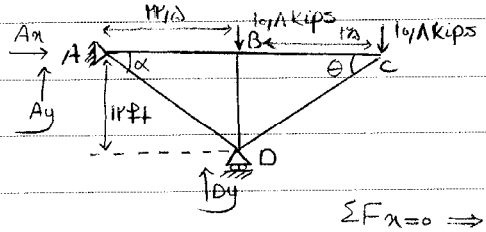
Tamasha

نوت برداری شده از کلاس درس استاتیک کارشناسی مهندس احمدرضا جعفری، دانشکده غیرانتفاعی عمران و توسعه همدان

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



مثال : با استفاده از روش مقاطع نیروی اعضای خرپای زیر را محاسبه کنید.




$n=5 \quad J=5 \quad r=3$

$5+3=2\times5=8 \Rightarrow$ معین است

معادلات تعادل را می نویسیم

$\Sigma F_x=0 \Rightarrow Ax=0$

$\curvearrowleft \Sigma M_A=0 \Rightarrow -10/8\times5V/5-10/8\times24/5+Dy\times24/5=0$

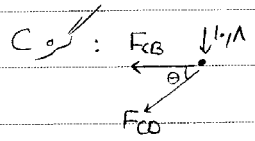
$\Rightarrow Dy=13/5$

$\Sigma F_y=0 \Rightarrow Ay+13/5-10/8-10/8=0 \Rightarrow Ay=-19/8$

$Ay=19/8\downarrow$

از یکی از گره های دو عضوی شروع می کنیم ؛ A و C دو عضوی اند

گره C :



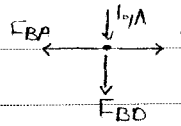

$\theta=\tan^{-1}\left(\frac{12}{25}\right)=18/9$

$\alpha=\tan^{-1}\left(\frac{12}{24/5}\right)=28/1$

$\Sigma F_y=0 \Rightarrow -10/8-F_{CD}\sin18/9 \Rightarrow F_{CD}=-33/3 \Rightarrow F_{CD}=33/3$ kips (C) فشاری

$\Sigma F_x=0 \Rightarrow -F_{CB}+33/3\cos18/9=0 \Rightarrow F_{CB}=31/5$ (T) کششی

گره B :



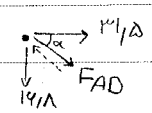

$\Sigma F_x=0 \Rightarrow -F_{BA}+21/5=0$

$F_{BA}=21/5$ (T)

$\Sigma F_y=0 \Rightarrow -10/8-F_{BD}=0 \Rightarrow F_{BD}=-10/8$

$\Rightarrow F_{BD}=10/8$ (C)

گره A :




$\Sigma F_x=0 \Rightarrow 31/5+F_{AD}\cos28/1=0$

$F_{AD}=-35/7$ kips

$F_{AD}=35/7$ (C) فشاری

معادله $\Sigma F_y=0$ را برای کنترل در پایان جواب می نویسیم

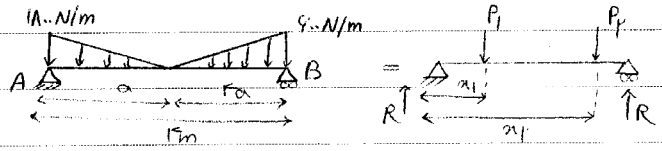
$\Sigma F_y=0 \Rightarrow -19/8+35/7\sin28/1=0/1$

Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



مثال : در تیر شکل زیر حاصله a را به گونه‌ای تعیین کنید که واکنش در تکیه‌گاه A و B هم مساوی شوند؟ (ص ۱۸۱ تا ۱۸۵ - ۵)




$P_1 = \frac{180 a}{2} = 90 a$ , $x_1 = a/2$

$P_2 = \frac{90 (4-a)}{2} = 30 (4-a)$ , $x_2 = 5 - \frac{(5-a)}{2} = \frac{8-a}{2}$

$\Sigma F_y = 0 \rightarrow 2R - 90 a - 30 (4-a) = 0 \rightarrow 2R - 90 a - 120 + 30 a = 0$

$R = 30 a + 90 \quad (1)$

$\curvearrowleft \Sigma M_A = 0 \rightarrow 5R - P_2 \times x_2 - P_1 \times x_1 = 0 \rightarrow 5 (30 a + 90) - 30 (4-a) \left(\frac{8-a}{2}\right) - 90 a \times a/2 = 0$

$\Rightarrow 120 a + 450 - 240 + 120 a - 10 a^2 - 30 a^2 = 0$

$-40 a^2 + 450 a - 80 = 0 \rightarrow a^2 - 9a + 2 = 0$

$\Delta = 9^2 - 4(2)(1) = 28$

$a = \frac{9 \pm \sqrt{28}}{2} = \begin{cases} a = 8/7 > 5 \times \\ a = 0/25 \checkmark \end{cases}$

$\Rightarrow R = 30 \times 0/25 + 90 = 97.5 \, N$

روش مقطع :

این روش بیشتر در حالتی استفاده می‌شود که مقطع مورد نظر یک یا چند عضو خاص از خرپا مورد نظر باشد. نحوه حل مساله در این روش به شرح زیر است :

۱) با رسم دیاگرام آزاد خرپا و نوشتن معادلات تعادل، واکنش جای تکیه‌گاهی را محاسبه می‌کنیم

۲) در خرپا یک مقطع ایجاد می‌کنیم، مقطع ایجاد شده باید دارای شرایط زیر باشد :

الف) خرپا را حداقل به دو قسمت تقسیم کند

ب) عضو یا اعضای مورد نظر را قطع کند، اگر تعداد اعضای مورد نظر دو یا بیشتر باشد

Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



ممکن است بیش از یک قطع بدار باشد

ج) تعداد اعضای قطع شده حداکثر ۳ عضو باشد، اگر در قطع ۴ عضو مورد نظر قرار گیرد، عضوهای قطع شده موازی یا همرس نباشند. همچنین تعداد اعضای قطع شده بیش از ۳ عضو باشد

د) اعضای قطع شده نباید همزمان موازی یا متعامد باشند

۳) از یک جای انتخاب شده در جسم یک تکه را جدا کرده و دیاگرام آزاد آن را رسم می‌کنیم. دیاگرام آزاد این تکه شامل نامعلوم‌های نیروهای معلوم و مجهول وارد بر آن است. در دیاگرام آزاد اعضای قطع شده نیروی درونی نیروهای آنها مجهول ترسیم می‌گردد

۴) در یک انتخاب شده معادلات تعادل را برای سومین یا سری اعضای مورد نظر محاسبه شوند

اگر قطع سری یک عضو مورد نظر ایده‌آل نیست بهتر است برای راحتی کار، فقط معادلاتی را بنویسیم که منجر به سری آن عضو شود

این معادله بیشتر برای تحقیق است. ابتدا دو معادله تعادل $\sum F_x = 0$ و $\sum F_y = 0$ را کنترل می‌کنیم که آیا سری عضو مورد نظر را در بر می‌گیرد یا خیر (ممکن است برای رسیدن به نتیجه مجبور شویم معادلات را مجبور شویم در نظر بگیریم) اگر دو معادله فوق منجر به نتیجه نشد، برای معادله تعادل لنگر می‌گیریم برای حالتی که عضو مورد نظر را کنار گذاشته و لنگر نیروهای مجهول را از اندازه‌ی جسم تا عدد لنگر را در یک نقطه قطع کند

سپس معادله تعادل لنگر را حول نقطه مورد نظر می‌نویسیم تا نیروی عضو مورد نظر بدست آید

بعضاً ممکن است قطعی وجود نداشته باشد که تمام شرایط مورد نظر را داشته باشد. در این حالت در محاورت عضو مورد نظر قطعی لنگر می‌گیریم و نیروی اعضای مجاور را بدست می‌آوریم

سپس با کم کردن تعداد مجهولات قطع اصلی باز می‌گردیم و نیروی عضو مورد نظر را می‌یابیم

در برخی موارد پس از برش قطعی از جسم به وجود می‌آید که در آن واکنش‌های تکیه‌گاهی حضور ندارند. در این حالت می‌توان بدون محاسبه واکنش‌ها به سراغ قطع رفت

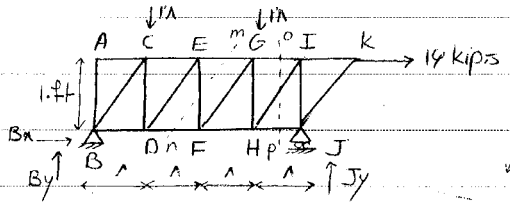
Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



مثال : مطلوبست تعیین نیروی اعضای EF و GI در خرپای مثال ۵ واحد ۲

نمودار آزاد خرپا را رسم می کنیم




$\Sigma F_x = 0 \Rightarrow B_x = 16$

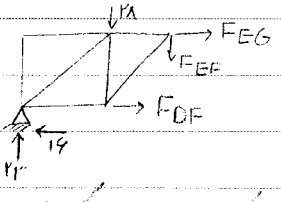
$\curvearrowleft \Sigma M_B = 0 \Rightarrow -16\times 10 + J_y \times 32 - 28\times 24 - 28\times 8 = 0$

$\Rightarrow J_y = 44 \text{ kips}$

$\uparrow \Sigma F_y = 0 \Rightarrow B_y - 28 - 28 + 44 = 0 \Rightarrow B_y = 32$

مقطعی وجود دارد که شامل هر دو عضو مورد نظر بوده و تمام شرایط را نیز دارد ، با استفاده از آن برای هر کدام از دو عضو ، یک مقطع به صورت مورب فرض می کنیم

عضو EF : مقطع mn را می زنیم و یک بخش جدید را انتخاب کرده و دیاگرام آزاد آن را رسم می کنیم

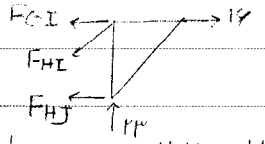



معادله $\Sigma F_y = 0$ مستقیماً نیروی عضو EF را نتیجه می دهد

$\uparrow \Sigma F_y = 0 \Rightarrow 32 - 28 - F_{EF} = 0$

$\Rightarrow F_{EF} = -5 \Rightarrow F_{EF} = 5 \text{kips}$ فشاری

عضو GI : برای عضو GI از مقطع OP مطابق شکل کمک می گیریم پس دیاگرام آزاد یک سمت راست را رسم می کنیم




در اینجا دو مجهول داریم $\Sigma F_x = 0$ و $\Sigma F_y = 0$ بنابراین نیروی عضو GI را نمی شود پیدا کرد پس ناچار از معادله تعادل لنگر می رویم

عضو GI را کنار گرفته و نیروی دو عضو مجهول دیگر یعنی HI و HJ را امتداد می دهیم این دو عضو در نقطه H قطع می کنند پس معادله تعادل لنگر حول این نقطه را می نویسیم

$\curvearrowleft \Sigma M_H = 0 \Rightarrow -16\times 10 + 32\times 8 + F_{GI}\times 10 = 0 \Rightarrow F_{GI} = -10.4$

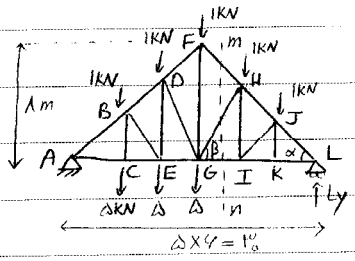
$\Rightarrow F_{GI} = 10.4$ فشاری

Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



مثال: مطلوبست تعیین نیروی اعضای FH، GI و GH در خرپای زیر.

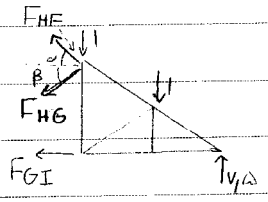



برای حرکت عضو کافیست که از مقطع عمودی mn شامل راه میله در تکیه استفاده کنیم و سپس تکیه سمت راست که شامل بارگذاری ساده‌تری دارد انتخاب کنیم. تکیه سمت راست واکنش تکیه گاه L دارد که ابتدا باید این واکنش محاسبه شود.

$$\circlearrowleft \Sigma M_A = 0 \Rightarrow Ly \times 20 - 1\times 18 - 1\times 16 - 1\times 14 - 1\times 12 - 1\times 8 - 5\times 6 - 5\times 4 - 5\times 2 = 0$$

$$\Rightarrow Ly = 17.5\ KN$$

حال برای تکیه سمت راست مقطع mn از خرپا را رسم می‌کنیم. ابتدا با توجه به هندسه اندازه زوایای $\alpha$ و $\beta$ و طول عضو HI را بدست می‌آوریم.




$$\alpha = \tan^{-1}\left(\frac{4}{8}\right) = 26.57^\circ$$

تشابه: $\frac{HI}{4} = \frac{10}{8} \Rightarrow HI = 5.12\ m$

$$\beta = \tan^{-1}\left(\frac{5.12}{5}\right) = 45.85^\circ$$

حال سراغ معادلات تعادل می‌رویم، دو معادله $\Sigma M = 0$ و یک $\Sigma F_y = 0$ نتیجه بهتر در نظر گرفتن سراغ معادله تعادل لنگر برای عضو GI معادله تعادل را حول نقطه H نوشته می‌شود.

$$\circlearrowleft \Sigma M_H = 0 \Rightarrow -F_{GI}\times 5.12 - 1\times 4 + 17.5\times 10 = 0 \Rightarrow F_{GI} = 13.13$$

$$\circlearrowleft \Sigma M_G = 0 \Rightarrow 17.5\times 8 - 1\times 10 - 1\times 4 + F_{HE}\times GH\sin(\alpha+\beta)$$

$$GH = \sqrt{4^2 + 5.12^2} = 6.51$$

$$\alpha+\beta = 26.57 + 45.85 = 72.42^\circ$$

مقادیر فوق را در معادله اخیر جایگزین می‌کنیم

$$F_{FH} = -13.81 \Rightarrow F_{FH} = 13.81 \text{ فشاری}$$

$$\Sigma F_y = 0 \Rightarrow -F_{HG}\sin 45.85 - 13.81\sin 26.57 - 1 - 1 + 17.5 = 0$$

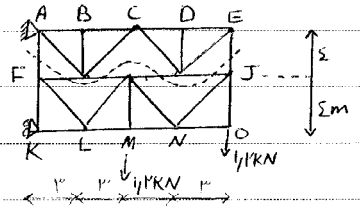
$$\Rightarrow F_{HG} = -11.71\ KN \Rightarrow F_{HG} = 11.71\ (C)$$

Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



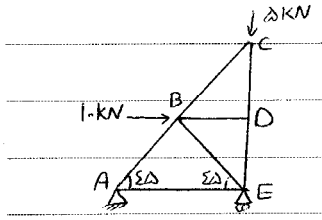
تمرین : سادلوست تغییر مکان نقطه D را در خرپای شکل زیر با استفاده از انرژی کرنشی ذخیره شده در اعضا محاسبه کنید. مقطع تمام اعضا دایره توپر به قطر ۱۰ سانتی متر و $E = 200\ GPa$ است.




نوت : مقدار تغییر مکان نقطه D برابر است با مجموع تغییر مکان نقطه D در حالتی که فقط نیروی خارجی 1.2KN در نقطه O وارد شود و حالتی که فقط نیروی خارجی 1.2KN در نقطه J وارد شود.

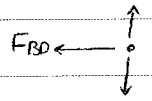
مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی





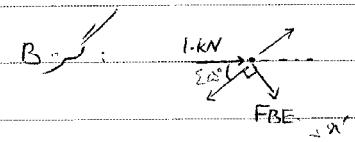

عضو BD عضو صفر است.

این عضو مثل حذف است. آنگاه گره D نیز برای سه عضوی گره D، DE و CD موازی همین شرایط است.



$\Sigma F_x = 0 \Rightarrow F_{BD} = 0$

گره B:

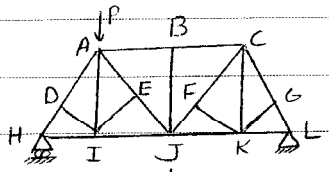



$\Sigma F_{x'} = 0 \Rightarrow 1.\sin 3\Delta + F_{BE} = 0$

$F_{BE} = -V_{/}0V \Rightarrow F_{BE} = V_{/}0V$ (کششی)

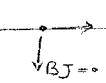
مثال: در خرپای شکل زیر اعضای صفر نیروی را مشخص کنید؟

خرپا فاقد گره دو عضوی فاقد نیرو می باشد بجز گره H و L دو عضوی اند اما بار خارجی وارد نکرده پس نیروی اعضای آن صفر است. پس گاهی نیروهای نیروی صفر گاهی نیروهای صفر است. یکی از دو عضو را نیروی صفر و دیگری را غیر صفر است.

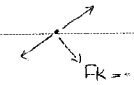



گره‌های 3 عضوی با دو عضو موازی:

گره B:

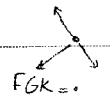



گره F:

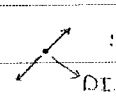



گره E:

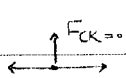
گره G:



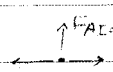

گره D:




گره K:




گره I:

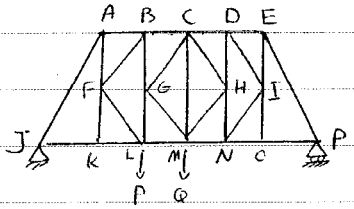



مثال: در خرپای شکل زیر اعضای صفر نیروی را مشخص کنید؟

Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی






خرپا گره دو عضوی دارای شرایط عضو صفر زیر است

گره مربوط به دو عضو مساوی :

گره O : $\uparrow F_{OI}=0$ ، $\rightarrow$

گره K : $\uparrow F_{KP}=0$ ، $\rightarrow$

گره های دیگر فاقد شرایط عضو صفر زیر است

قاب ها (سازه های دارای اعضای چند نیروی) :

قاب معلوم ای از اعضایی است که با اتصالات مفصلی به یکدیگر متصل شده اند اگر قاب ساکن است هر یا تعادل می کند و حرکت یا چند سو از موازی است

۱) اعضای می تواند غیر از مفصل در حالت های میانی خود نیز تحمل بار باشند

۲) نیروی برشی تقسیم بوده عضو است و عضوی تواند عضو مفصلی یا چند تکه نیز باشد

۳) نیروی ندارد که عضو متصل در دو انتهای خود اعضای مجاور را تحمل کرده باشد و غیر از نقاط فوق می تواند در نقاط میانی خود نیز اعضای مجاور را متصل کند

روش حل مسائل قاب :

ابتدا با رسم دیاگرام آزاد قاب و روش معادلات تعادل و کشش های تکه تکه قاب را جدا می کنیم سپس قاب را به چند تکه تقسیم می کنیم و برای هر تکه از قاب دیاگرام آزاد آن را رسم می کنیم و معادلات تعادل را برای هر دیاگرام آزاد می نویسیم در هر دیاگرام آزاد در هر مفصل باید دو کشش افقی و عمودی مجهول قرار داده شود. برای قطعات مجاور در هر مفصل مقادیر و کشش های آن ها مقادیر یکسان با جهات متعاوت هستند (سر آندیس های مختلف دارند هر مفصل از طرف قطعات مختلف بارگذاری می شود)

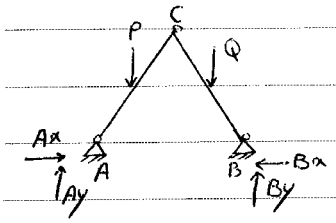
اگر یک قطعه به یک مفصل متصل شده باشد و کشش های وارد بر گره از طرف هر یک از قطعات نیروی ندارد که با هم مساوی باشند اما در این صورت برآیند آن ها باید صفر شود بجای دو کشش افقی و عمودی مجهول می توان یک کشش

Tamasha

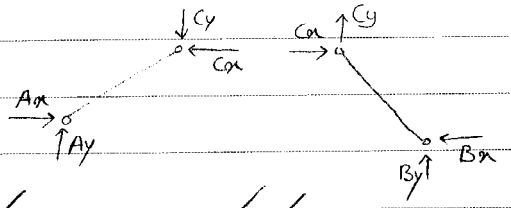
مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



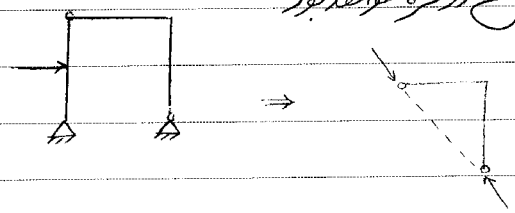
با مقدار و راستای مجهول نیروها را بیابیم




چون نیروها به گره‌ها وارد می‌شوند مجموعه قاب است نه خرپا، بنابراین نداریم که در مرحله اول تمام واکنش‌ها را تکیه‌گاهی محاسبه شود و ممکن است در حالتی که تعداد واکنش‌های تکیه‌گاهی چهار یا بیشتر باشد برخی از واکنش‌ها بجای استفاده از معادلات تعادل کل قاب از طریق معادلات تعادل قطعات قاب بدست آید



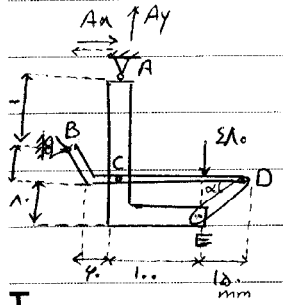

نکته: اگر عضوی از قاب متصل به دو عضو متصل باشد و نیروی اعمالی ابتدا تا انتهای خود (غیر از دو عضو) فاقد نیرو باشد، نیروی گره‌ها به قطعه وارد می‌یک تک نیرو در راستای خط واصل دو گره خواهد بود



مثال: در قاب نشان داده شده عضوهای ACE و BCD توسط پین C و میله DE بهم متصل شده‌اند با توجه به بارگذاری مفروض نیرو در میله DE و مولفه‌های نیرو وارد بر عضو BCD در نقطه C را تعیین کنید؟

مجموعه شامل سه تکه ACE، BCD و DE می‌باشد

قطعه DE حالت تک میله دارد و نیروی آن در راستای DE می‌باشد، دیاگرام آزاد مجموعه را رسم می‌کنیم




$\Sigma F_y = 0 \Rightarrow A_y - 240 = 0 \quad A_y = 240\,N \uparrow$

Tamasha

نوت برداری شده از کلاس درس استاتیک کارشناسی مهندس احمدرضا جعفری، دانشکده غیرانتفاعی عمران و توسعه همدان

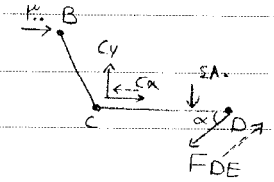
مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



$\curvearrowleft \Sigma M_A = 0 \Rightarrow -\Sigma 10 \times 10 + B_x \times 16 = 0 \Rightarrow B_x = 10$

$\Sigma F_x = 0 \Rightarrow 30 + A_x = 0 \quad A_x = -10 \Rightarrow A_x = 30 \leftarrow N$

عضو BCD :




$\alpha = \tan^{-1}\left(\frac{8}{15}\right) = 28.07°$

$\curvearrowleft \Sigma M_D = 0 \Rightarrow -30 \times 6 - C_y \times 25 + 8 \times 15 = 0$

$\Rightarrow C_y = 116\,N \uparrow$

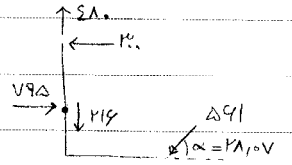
$\uparrow \Sigma F_y = 0 \Rightarrow 116 - 80 - F_{DE} \sin 28.07 = 0 \Rightarrow F_{DE} = -91\,N$

$\Rightarrow F_{DE} = 91\,N\,(C)$ فشاری

$\Sigma F_x = 0 \Rightarrow 30 + C_x + 91 \cos 28.07 = 0$

$\Rightarrow C_x = -79\,N \Rightarrow C_x = 79\,N \leftarrow$

ACE قطعه :




نکته : نیروی که میله DE بر دو مفصل ابتدا و انتهای خود وارد می کند مساوی و خلاف جهت است

در اینجا هیچ واکنش مجهولی وجود ندارد فقط جهت کنترل جواب یکی از معادلات تعادل را می نویسیم

$\curvearrowleft \Sigma M_A = 0 \Rightarrow 79 \times 20 - 91 \cos 28.07 \times 30 - 91 \sin 28.07 \times 10 = 0$ ✓

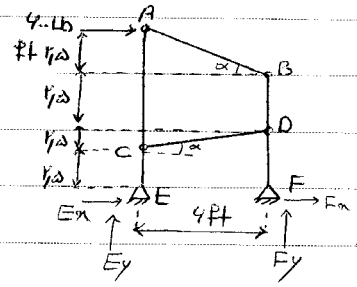
مثال : در سازه سطابق شکل نیروی افقی 600 پوند بر سر جا وارد می شود نیروهای وارد بر دو عضو عمودی این سازه را تعیین کنید.

مجموعه متشکل از سه عضو AB ، BDF ، ACE

و CD می باشند توجه AB و CD میله می باشند

میله ها دارای یک تک نیرو در راستای خود هستند

که جهت این نیرو در دو مفصل ابتدا و انتها مخالف هم می باشند، دیاگرام آزاد مجموعه را رسم می کنیم




Tamasha

نوت برداری شده از کلاس درس استاتیک کارشناسی مهندس احمدرضا جعفری، دانشکده غیرانتفاعی عمران و توسعه همدان

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی

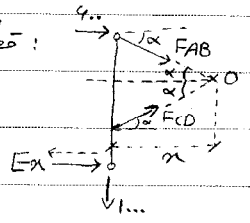


$\curvearrowleft \Sigma M_E = 0 \Rightarrow -900 \times 10 + F_y \times 9 = 0 \Rightarrow F_y = 1000\ lb \uparrow$

$\Sigma F_y = 0 \Rightarrow E_y + 1000 = 0 \Rightarrow E_y = -1000\ lb \Rightarrow E_y = 1000 \downarrow$

$\Sigma F_x = 0 \Rightarrow E_x + F_{AB}\cos\alpha + 900 = 0 \Rightarrow E_x + F_{AB}\cos\alpha = -900 \quad (1)$

قطعه ACE :




$\alpha = \tan^{-1}\left(\frac{12.5}{9}\right) = 22.6°$

$\tan\alpha = \frac{13.75}{x} \Rightarrow x = \frac{13.75}{\tan\alpha} = \frac{13.75}{\tan 22.6} = 9\ ft$

گشتاور را حول نقطه O که نقطه تلاقی دو مجهول از ۳ مجهول کم شود می نویسیم

$\curvearrowleft \Sigma M_O = 0 \Rightarrow 1000 \times 9 - 900 \times 13.75 + E_x \times 12.5 = 0$

$\Rightarrow E_x = -1080\ Lb \Rightarrow E_x = 1080 \leftarrow$

مقدار بدست آمده را در معادله (۱) قرار می دهیم چون برای $E_x$ علامت منفی بدست آمده است در آنجا نیز با علامت منفی جایگزین می شود

معادله (۱) $\Rightarrow -1080 + E_x = -900 \Rightarrow E_x = 540\ Lb$

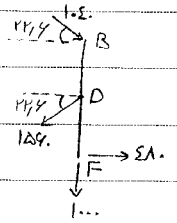
$\curvearrowleft \Sigma M_A = 0 \Rightarrow -1080 \times 10 + F_{CD} \times 17.5 \times \cos 22.6 = 0$

$\Rightarrow F_{CD} = 1890\ Lb\ (T)$

$\Sigma F_x = 0 \Rightarrow -1080 + 900 + 1890\cos 22.6 + F_{AB}\cos 22.6 = 0$

$F_{AB} = -1050\ lb \quad F_{AB} = 1050\ (C)$

قطعه BDF نقطه مورد نظر را حول نقطه ای می گیریم که از دو مجهول دیگر عبور کند و یکی از معادلات آن را می نویسیم




$\rightarrow \Sigma F_x = 0 \Rightarrow 1050\cos 22.6 - 1890 \times \cos 22.6 + 540 = 0$ ✓

Tamasha

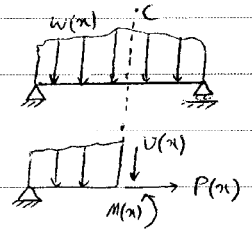
نوت برداری شده از کلاس درس استاتیک کارشناسی مهندس احمدرضا جعفری، دانشکده غیرانتفاعی عمران و توسعه همدان

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



## دیاگرام های برش و لنگر در تیرها :

از یک تیر با بارگذاری دلخواه اگر در هر نقطه از تیر یک مقطع را در نظر بگیریم تا تیر به دو قسمت تقسیم شود و یکی از دو قسمت را جدا کنیم و دیاگرام آزاد آن را رسم کنیم برای آنکه این قسمت دارای تعادل باشد باید در مقطع برش، سه واکنش داخلی وجود داشته باشد. این سه واکنش به صورت دو نیرو و یک موازات و عمود بر راستای تیر و یک گشتاور خمشی می باشند.



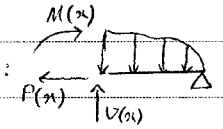

این سه واکنش با توجه به معادلات تعادل مقطع انتخاب شده، از تیر قابل محاسبه است. نیروی برشی موازات تیر، نیروی محوری در آن مقطع و واکنش عمود بر راستای تیر، نیروی برشی آن مقطع و لنگر خمشی برابر است با لنگر خمشی آن مقطع.

می باشند اگر برای تمامی نقاط تیر این واکنش های داخلی محاسبه شود از کنار هم قرار دادن مقادیر بدست آمده، سه دیاگرام بدست می آید. این دیاگرام ها را دیاگرام نیروی محوری نیروی برشی و لنگر خمشی تیر می نامند. توجه به این نکته ضروری است که عموماً در تیرها مقدار نیروی محوری قابل توجه نیست و دیاگرام نیروی محوری از اهمیت کمتری برخوردار است و معمولاً دو دیاگرام نیروی برشی و لنگر خمشی ترسیم می شوند.

قرارداد برای جهت مثبت واکنش های داخلی بدست آنکه مقطع مد نظر چپ یا راست تیر انتخاب شود حالت منطبق بر شکل است.

$\Sigma F_x = 0 \Rightarrow P(x) =$ نیروی محوری
$\Sigma F_y = 0 \Rightarrow V(x) =$ برشی "
$\Sigma M_C = 0 \Rightarrow M(x) =$ لنگر خمشی

در حل برش هم جهت بیشتر است مقطع را انتخاب شود که ساده تری دارد اگر دو مقطع از این لحاظ تفاوت قابل ملاحظه ای نداشتند بیشتر است مقطع سمت چپ انتخاب شود.




: مقطع سمت راست

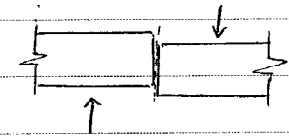
برای تعیین جهت مثبت و منفی واکنش های داخلی به شکل زیر می توان عمل کرد :

Tamasha

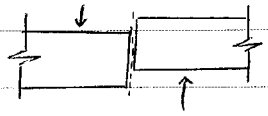
مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



در مورد سروحهای معمولی، سروحهای گشتاور خمشی مثبت و سروحهای دهانه‌ای گشتاور منفی است
در مورد سروی برش اگر سروحهای وارد بر تیر به گونه‌ای باشند که عامل راست باشد عقربه
ساعت حیث نقطه مورد نظر راست به قطعه عقربه راست به عقربه بالا حرکت کنند
برش مثبت است و عکس آن برش منفی است

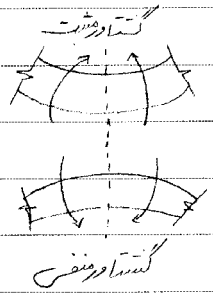


برش مثبت



برش منفی

پس براین اساس اگر
قطعه سمت چپ انتخاب شده
و یا از چپ به راست حرکت می‌کنیم سروحهای رو
به بالا مثبت و رو به پایین منفی است
برعکس آن اگر قطعه سمت راست را انتخاب کردیم و یا از راست به چپ دیاگرام
را ترسیم می‌کنیم سروحهای رو به پایین مثبت و رو به بالا منفی است
در مورد گشتاورها اگر گشتاورهای وارد بر تیر عامل راست باشند که تیر در نقطه مورد نظر انحنای
رو به بالا پیدا کند گشتاور مثبت و در غیر اینصورت منفی است
پس براین اساس اگر قطعه سمت چپ
انتخاب شده باشد و یا حرکت از چپ به راست باشد
گشتاورهای ساعتگرد مثبت و پادساعتگرد منفی خواهد
بود برعکس آن اگر قطعه سمت راست انتخاب
شود و یا حرکت از راست به چپ باشد گشتاور پادساعتگرد
مثبت و ساعتگرد منفی است




روش‌های ترسیم دیاگرام:

۱) روش مقطع: در این روش از نقطه دلخواه یا اصله معلوم از دو انتها یک مقطع زده می‌شود
و با انتخاب یکی از دو قطعه و استفاده از یکی از روش‌های گفته شده مقادیر
عکس العمل داخلی محاسبه می‌گردد چون موقعیت این نقطه معلوم است

Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



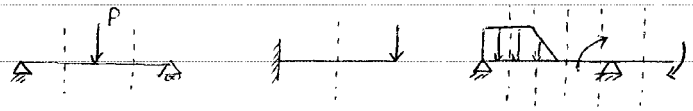
مقادیر بدست آمده برای واکنش ها نیز با کمی از یک متغیر مثل x و احد بود بدین می توان با استفاده از روش های ریاضی نمودارهای مربوطه را ترسیم نمود
از هر تیر لزوماً سه یک مقطع نیاز است و گاهی به بیش از یک مقطع نیاز داریم در انتخاب مقاطع در تیر باید به نکات زیر توجه کرد:

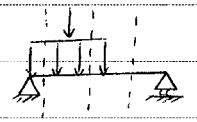
۱) به ازای هر بار متمرکز در تیر (بدا اصل واکنش های تکیه گاهی) نیاز به یک مقطع مثل و بعد از بار متمرکز می باشد

۲) اگر بار گسترده در طول تیر تغییر کند به ازای هر مقطعه نیاز به یک برش است

۳) اگر یکی از تیرهای اصل بار گسترده و یک یا چند بار گسترده باشد برای هر یک از دو قسمت بین یک مقطع مورد نیاز است

نکته) توصیه می شود در ابتدای حل هر تیر در نظر گرفت و مقادیر را نسبت به این مبدا ثابت محاسبه کرد



در ترسیم دیاگرام ها هر مورد جداگانه واکنش های تکیه گاهی نمی توان بارهای گسترده را به بار متمرکز تبدیل کرد

۲) روش محاسبه سریع: در این روش از یکی از دو انتهای تیر شروع کرده و با مشخص بودن سطح زیر پاره شده دیاگرام ها را ترسیم می کنیم برخی از این موارد به شرح زیر است:

۱- بار وارد بر تیر، دیاگرام برش و دیاگرام لنگر است هم را برای روابط مشتق و انتگرال می باشد به این گونه که دیاگرام گشتاور، انتگرال دیاگرام برش و دیاگرام برش، انتگرال بار وارد بر تیر است برعکس آن مقادیر بار وارد بر تیر مشتق دیاگرام برش و دیاگرام برش مشتق دیاگرام لنگش است در مثلث های بعدی به استفاده محاسبه که از این نکات می شود اشاره می شود

Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



۲- در صورتی که بار گسترده وارد نباشد دیاگرام برش خط مستقیم و دیاگرام لنگر خط مایل است

۳- در محل بارهای متمرکز در دیاگرام برش ایجاد جهش به مقدار بار متمرکز و هم جهت با آن (در صورت حرکت از چپ به راست) خواهیم بود در حالی که در دیاگرام لنگر یک شکستگی ایجاد می‌شود

۴- در محل لنگر متمرکز دیاگرام برش بدون تغییر می‌ماند اما در دیاگرام لنگر یک جهش ایجاد می‌شود این جهش با توجه به مقدار گشتاور وارده می‌باشد در جهت عقربه‌های ساعت گشتاور باشد از چپ به راست گشتاور متمرکز ساعتگرد فرض می‌شود

۵- در محل اعمال بار گسترده یکنواخت مودار برش خط مایل و مودار لنگر سهمی است

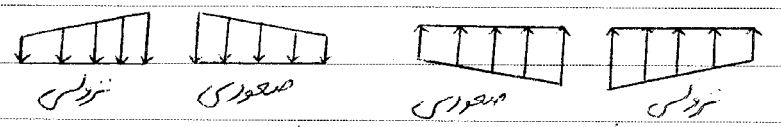
۶- در محل بار گسترده مثلثی مودار برش درجه (۲) و مودار لنگر درجه (۳) می‌شود

۷- هرجا مقدار برش مثبت باشد مودار لنگر صعودی است در غیر اینصورت نزولی است

۸- هرجا بار گسترده وارد بر تیر رو به پایین باشد مودار برش نزولی و مودار لنگر دارای جهم رو به پایین است (بار رو به پایین منفی فرض می‌شود) و بالعکس

۹- در مورد بارهای گسترده غیر یکنواخت هرگاه بار صعودی باشد مودار برش دارای جهم رو به بالا خواهد بود و بالعکس

برای تشخیص صعودی یا نزولی بودن بار باید از چپ به راست حرکت کنیم و همچنین توجه کنیم که بار با جهت پایین منفی و با جهت بالا مثبت است



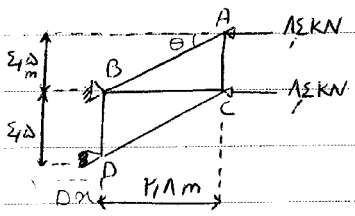

۱۰- مقدار لنگر در هر نقطه از تیر برابر انتگرال مودار برش از ابتدا تا آن نقطه می‌باشد اگر در این محدوده تیر گشتاور متمرکزی وارد شده باشد باید این گشتاور متمرکز به سطح زیر مودار اضافه شود

amasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



مثال : با استفاده از روش مفصل سازی اعضای خرپای شکل زیر را محاسبه کنید؟




$J=4 \quad , \quad n=5 \quad , \quad r=3$

$3\times4 = 5+1 = 6 \Rightarrow$ معین است

$\uparrow \Sigma F_y = 0 \Rightarrow B_y = 0$

$\curvearrowleft \Sigma M_D = 0 \Rightarrow 18\times9 + 18\times4.5 - B_x \times 4.5 = 0$

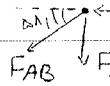
$\Rightarrow B_x = 45 KN$

$\Sigma F_x = 0 \Rightarrow D_x + 45 - 18 - 18 = 0$

$\Rightarrow D_x = -18 KN \Rightarrow D_x = 18 \overleftarrow{KN}$

از یکی از دو گره A و D می‌توانیم شروع کنیم.

گره A : $\theta = \tan^{-1}\left(\frac{4.5}{12}\right) = 0 \Rightarrow \theta = 20.1^\circ$



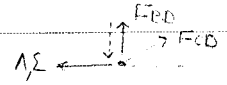

$\Sigma$ ← 18 $\Rightarrow \Sigma F_x = 0 \Rightarrow -18 - F_{AB}\cos 20.1 = 0$

$\Rightarrow F_{AB} = -19 \Rightarrow F_{AB} = 19 KN (C)$

$\Sigma F_y = 0 \Rightarrow F_{AC} + 19 \times \sin 20.1 = 0$

$\Rightarrow F_{AC} = 13.5 (KN) (T)$

گره D :



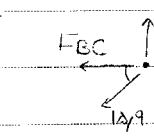

$\Sigma F_x = 0 \Rightarrow -18 + F_{CD}\cos 20.1 = 0$

$\Rightarrow F_{CD} = 19 KN (T)$

$\uparrow \Sigma F_y = 0 \Rightarrow F_{BD} + 19 \sin 20.1 = 0 \Rightarrow F_{BD} = -13.5$

$F_{BD} = 13.5 (C)$

گره C :




$\Sigma F_x = 0 \Rightarrow -F_{BC} - 18 - 19\cos 20.1 = 0$

$F_{BC} = -34 \Rightarrow F_{BC} = 34 (C)$

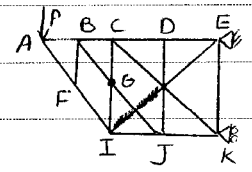
(برای اطمینان) $\Sigma F_y = 0 \Rightarrow 13.5 - 19\sin 20.1 = 0$

Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



مثال: در خرپای شکل زیر اعضای صفر نیرویی را مشخص کنید.




تنها گره دو عضوی گره A است که این گره دارای نیرو می باشد. نیروی وارد به گره موازی هیچ یک از دو عضو متصل به گره نیست. گره های دو عضوی بدون نیروی صفر نیروی بودن این اساس دو عضو متصل به این گره صفر نیرو هستند.

گره های سه عضوی با دو عضو موازی:

گره D : BF, DH

گره B : BG

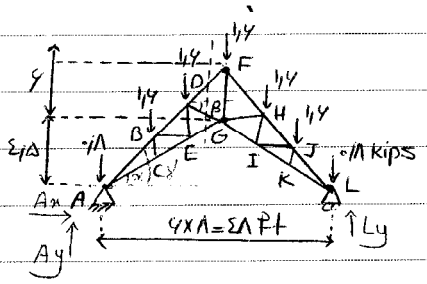
گره J : JH

گره G : JG

گره H : HE

مثال: در خرپای شکل زیر به روش مقطع نیروی اعضای DF، DG و EG را محاسبه کنید.

یک مقطع عمودی مطابق شکل مورد نظر را قطع می کند و دارای تعادل شرایط زیر می باشد. یک سمت چپ را انتخاب می کنیم. در این سکشن وکنش تکیه گاه A وجود دارد که ابتدا باید با سه معادله تعادل آن را پیدا کنیم. حال می توانیم نیروهای این تکیه گاه را محاسبه کنیم.

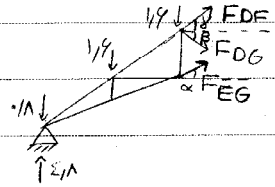



$\Sigma F_x = 0 \Rightarrow A_x = 0$

$\curvearrowleft \Sigma M_L = 0 \Rightarrow -A_y \times 48 + 0.8 \times 48 + 1.4 \times (40 + 32 + 24 + 16 + 8) = 0$

$A_y = 24.8 \text{ kips} \uparrow$

چون خرپا از لحاظ شکل و بارگذاری متقارن است واکنش عمودی دو تکیه گاه با هم برابر است و مقدار هر کدام نصف مجموع بارهای عمودی وارد بر خرپا است.



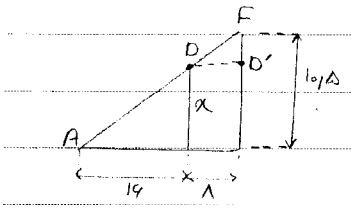

$\alpha = \tan^{-1}\left(\frac{4.5}{12}\right) = 16.7°$

$\gamma = \tan^{-1}\left(\frac{10.5}{12}\right) = 23.6°$

Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی






تشابه مثلث‌ها : $\frac{۱۹}{۲۴} = \frac{۸}{۱۵٫۵} \Rightarrow x = ۷$

$\Rightarrow D'F = ۱۵٫۵ - ۷ = ۱۴٫۵$

$D'G = ۹ - ۴٫۵ = ۴٫۵$

$\tan\beta = \frac{D'G}{DD'} = \frac{۴٫۵}{۸} \Rightarrow \beta = \tan^{-1}\left(\frac{۴٫۵}{۸}\right) = ۱۷٫۱۲۵^\circ$

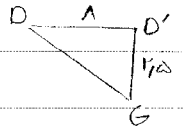
محاسبه $F_{DG}$ : $\curvearrowleft \Sigma M_A = ۰ \Rightarrow -۱٫۹ \times ۸ - ۱٫۹ \times ۱۹ - F_{DG} \times AD \times \sin(\beta+\gamma) = ۰$

$AD = \sqrt{۱۹^۲ + ۷^۲} = ۱۷٫۴۹$ $\quad \beta+\gamma = ۱۷٫۱۲۵ + ۲۲٫۹ = ۴۰٫۹۵^\circ \Rightarrow F_{DG} = -۱۳٫۱۲۵$

$\Rightarrow F_{DG} = ۱۳٫۱۲۵ \text{ (C)}$

محاسبه $F_{DF}$ : $\curvearrowleft \Sigma M_G = ۰ \Rightarrow -۴٫۸ \times ۲۴ + ۰٫۸ \times ۲۴ + ۱٫۹ \times ۱۹ + ۱٫۹ \times ۸$

$- F_{DF} \times DG \times \sin(\alpha+\beta) = ۰$



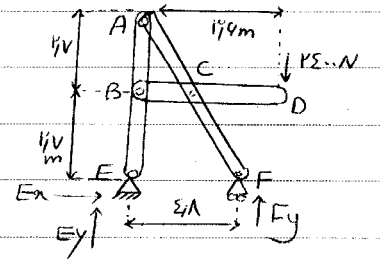

$\Rightarrow DG = \sqrt{۸^۲ + ۱۲٫۵^۲} = ۱۴٫۸۸ \Rightarrow F_{DF} = -۱۰٫۴۸$

$\Rightarrow F_{DF} = ۱۰٫۴۸ \text{ (C)}$

محاسبه $F_{EG}$ : $\Sigma F_x = ۰ \Rightarrow -۱۰٫۴۸\cos\gamma - ۱۳٫۱۲۵\cos\beta + F_{EG}\cos\alpha = ۰$

$F_{EG} = ۱۱٫۰۲ \text{ kips (T)}$

مثال : سازه‌ای سه‌بعدی مطابق شکل زیر توسط ۳ کابل به صورت مفصلی نگه داشته شده است. نیروی کابل AE را محاسبه کنید.




مجموعه نیروهای متقاطع AFE ، ACF ، BCD تشکیل صفحه داده است.

$\Sigma F_x = ۰ \Rightarrow E_x = ۰$

$\curvearrowleft \Sigma M_E = ۰ \Rightarrow F_y \times ۴٫۸ - ۲۴۰۰ \times ۱٫۶ = ۰$

$F_y = ۸۰۰ N$

$\Sigma F_y = ۰ \Rightarrow ۸۰۰ - ۲۴۰۰ + E_y = ۰ \quad E_y = ۱۶۰۰ N \uparrow$

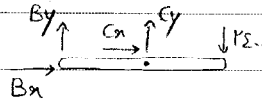
Tamasha

نوت برداری شده از کلاس درس استاتیک کارشناسی مهندس احمدرضا جعفری، دانشکده غیرانتفاعی عمران و توسعه همدان

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



عضو BCD :




$\curvearrowleft \Sigma M_B = 0 \quad -۲۴۰۰ \times ۱/۶ + Cy \times BC = 0$

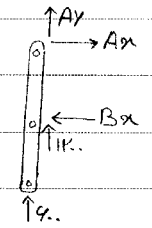
$\Rightarrow Cy = ۲۴۰۰\,N \uparrow$

تشابه : $\frac{BC}{۲/۸} = \frac{۱/۷}{۸/۴} \Rightarrow BC = ۱/۴$

$\Sigma F_y = 0 \Rightarrow By + ۲۴۰۰ - ۱۲۴۰۰ = 0 \Rightarrow By = -۱۲۰۰ \Rightarrow By = ۱۲۰۰ \downarrow$

$\Sigma F_x = 0 \Rightarrow Bx + Cx = 0 \quad ①$

عضو ABE :




$\Sigma F_y = 0 \Rightarrow ۹۰۰ + ۱۲۰۰ + Ay = 0$

$Ay = -۱۸۰۰ \Rightarrow Ay = ۱۸۰۰ \downarrow$

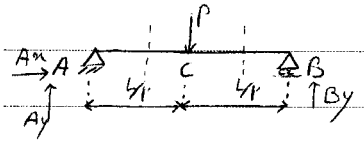
$\curvearrowleft \Sigma M_A = 0 \Rightarrow -Bx \times ۱/۷ = 0 \Rightarrow Bx = 0$

$① \Rightarrow 0 + Cx = 0 \Rightarrow Cx = 0$

$\Sigma F_x = 0 \Rightarrow Ax = 0$

با توجه به آنکه تمام معادلات محاسبه شده بیاری از رسم دیاگرام آزاد قطعه ACF است در صورت تمایل قطعه جهت کنترل جواب ها این قطعه را نیز رسم و دیگر از روابط تعادل آن را نیز بررسی کنید

مثال : نمودار نیروی برشی و لنگر خمشی در تیر با بارگذاری نشان داده شده را ترسیم کنید P




$\Sigma F_x = 0 \Rightarrow Ax = 0$

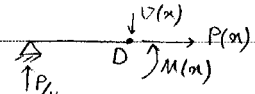
$\Sigma M_B = 0 \Rightarrow Ay \cdot L + \frac{PL}{۲} = 0 \Rightarrow Ay = \frac{P}{۲}$

$\Sigma F_y = 0 \Rightarrow P/۲ - P + By = 0 \Rightarrow By = P/۲$

روش قطعه : A مبدأ

۲ برش قطعه بازگذاری

۱) $0 \leq x < L/۲ \Rightarrow$




$\Sigma F_y = 0 \Rightarrow -V(x) + P/۲ = 0 \Rightarrow V(x) = P/۲$

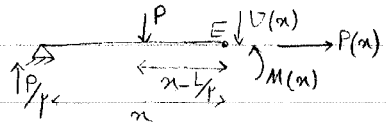
$\curvearrowleft \Sigma M_D = 0 \quad -\frac{Px}{۲} + M(x) = 0 \Rightarrow M(x) = \frac{Px}{۲}$

Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی

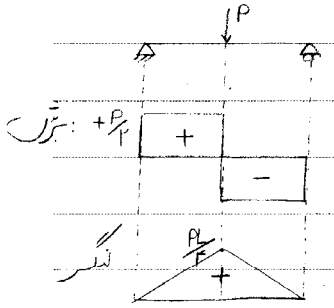


۲) $L/۲ < x < L$

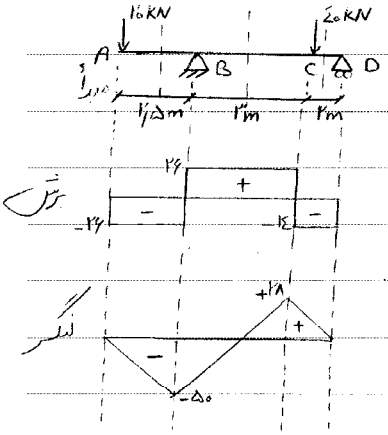



$\Sigma F_y = 0 \Rightarrow P/۲ - P - V(x) = 0 \Rightarrow V(x) = -P/۲$

$\curvearrowleft \Sigma M_E = 0 \Rightarrow \frac{-Px}{۲} + P(x - L/۲) + Mx = 0 \Rightarrow M(x) = P/۲(L - x)$




مثال: نمودارهای نیروی برشی و لنگر خمشی تیر با بارگذاری نشان داده شده در شکل را رسم کنید.



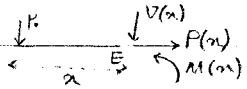

$\Sigma F_x = 0 \Rightarrow Dx = 0$

$\curvearrowleft \Sigma M_D = 0 \Rightarrow 16 \times 1/5 - By \times 5 + 20 \times 2 = 0$

$By = 29kN \uparrow \quad \Sigma F_y = 0 \downarrow$

$-16 + 29 - 20 + Dy = 0 \Rightarrow Dy = 17kN \uparrow$

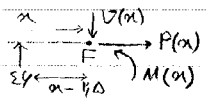
$0 \le x < 1/5 \Rightarrow$




$\Sigma F_y = 0 \Rightarrow -16 - V(x) = 0 \Rightarrow V(x) = -16$

$\Sigma M_E = 0 \Rightarrow +16x + M(x) = 0 \quad M(x) = -16x$

$1/5 \le x < 5/5 \Rightarrow$




$\Sigma F_y = 0 \Rightarrow -16 + 29 - V(x) = 0 \Rightarrow V(x) = 24$

$\curvearrowleft \Sigma M_E = 0 \Rightarrow +16x - 29(x - 1/5) + M(x) = 0$

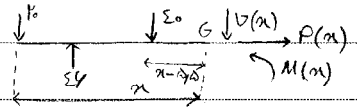
$M(x) = 24x - 115$

Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



$۵/۵ \le x \le ۷/۵$ ⇒

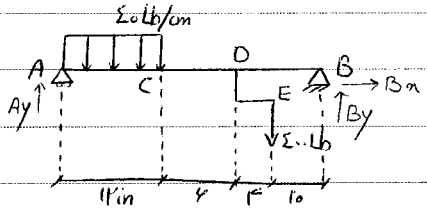



$\Sigma F_y = 0 \Rightarrow -۱۶ + ۴۶ - ۴۰ - V(x) = 0 \Rightarrow V(x) = -۱۴$

$\curvearrowleft \Sigma M_G = 0 \Rightarrow ۲۰x - ۴۶(x - ۲/۵) + ۴۰(x - ۵/۵) + M(x) = 0 \Rightarrow M(x) = -۱۴x + ۱۰۵$

معادله لنگر بصورت یک خط راست است برای رسم یک خط کافیست که نقاط ابتدا و انتهای محدوده را محاسبه کنیم

مثال: عکس‌العمل‌های تکیه‌گاهی و لنگر خمشی تیر AB را رسم کنید.



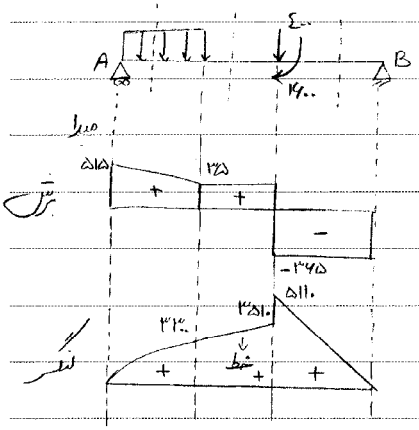

$\Sigma F_x = 0 \Rightarrow Dx = 0$

$\curvearrowleft \Sigma M_B = 0 \Rightarrow -Ay \times ۳۲ + (۴۰ \times ۱۲) \times ۲۶ + ۴۰۰ \times ۱۰ = 0$

$\Rightarrow Ay = ۵۱۵ \text{ Lb} \uparrow$

$\Sigma F_y = 0 \Rightarrow ۵۱۵ - (۴۰ \times ۱۲) - ۴۰۰ + By = 0$

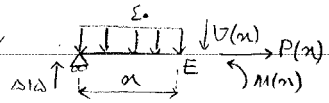
$By = ۱۰۷۵ \text{ Lb}$




نیروی وارد بر نقطه E را به همراه لنگری که ایجاد می‌کند به نقطه D منتقل می‌کنیم و قطعه DE را از تیر حذف می‌کنیم

سپس قطعه مطابق شکل زیر داریم

$0 \le x \le ۱۲$



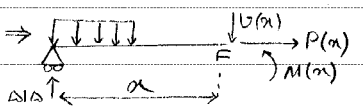

$\Sigma F_y = 0 \Rightarrow ۵۱۵ - ۴۰x - V(x) = 0$

$V(x) = ۵۱۵ - ۴۰(x)$

$\curvearrowleft \Sigma M_E = 0 \Rightarrow -۵۱۵x + (۴۰x)\frac{x}{۲} + M(x) = 0$

$M(x) = -۲۰x^2 + ۵۱۵x$

$۱۲ < x < ۱۸ \Rightarrow$




Tamasha

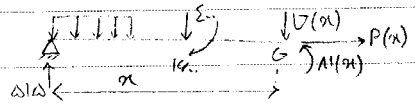
مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



$\Sigma F_y=0 \Rightarrow 5(8) - 5\times 12 - V(x)=0 \Rightarrow V(x)=35\,Lb$

$\Sigma M_F=0 \Rightarrow -5(8)x + (5\times 12)\times(x-4) + M(x)=0 \quad M(x)=35x+288$

$18 \le x \le 32$




$\Sigma F_y=0 \Rightarrow 5(8) - 5\times 11 - 5 - V(x)=0$

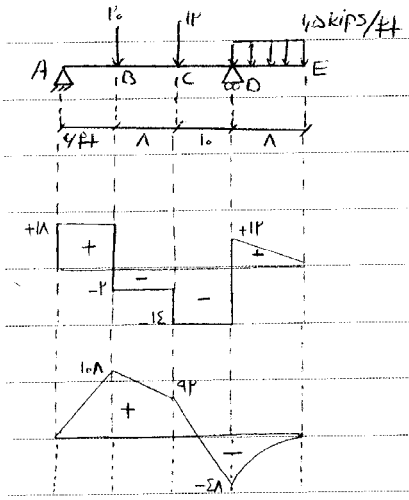
$V(x)=-35$

$\Sigma M_G=0 \Rightarrow -5(8)x + (5\times 12)(x-4) + 5(x-18) - 14 + M(x)=0$

$\Rightarrow M(x)=1148-35x$

قسمت اول منفی شکل همین است چون ضریب $x$ منفی است. قسمت دوم مثبتی روی پایین است.

مثال (۷-۴): نمودارهای نیروی برشی و لنگر خمشی را برای تیر با بارگذاری نشان داده شده ترسیم کنید.




$\Sigma F_x=0 \Rightarrow Ax=0$

$\Sigma M_A=0 \Rightarrow -(4.5\times 8)\times 28 + Dy\times 24 - 12\times 16 - 20\times 4=0$

$\Rightarrow Dy=29\ kips$

$\Sigma F_y=0 \Rightarrow Ay - 10 - 12 + 29 - 4.5\times 8=0$

$Ay=18\ kips$

روش سریع:

$V_E = 12 - 8\times 4.5 = 0$

$M_B = 18\times 4 = 108$

$M_C = 108 - 2\times 8 = 92$

$M_D = 92 - 12\times 10 = -48$

$M_E = -48 + \frac{12\times 8}{2} = 0$ ✓

در مورد نمودارهای ترسیم شده نکات زیر قابل توجه است:

۱) ابتدا و انتهای نمودارها باید صفر شود

۲) در محل جایی که به تیر بار متمرکز وارد شده است نمودار برش خط مستقیم و نمودار لنگر خط مورب

Tarnasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی

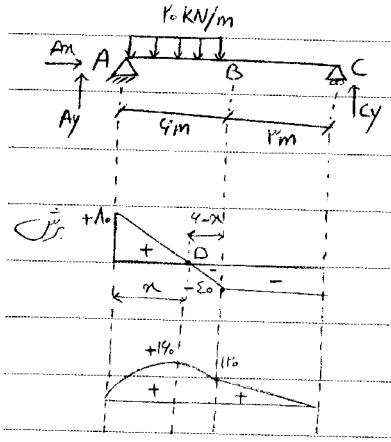


۳) در محل جای اعمال بار متمرکز در نمودار برش جهش به میزان بار در نمودار لنگر شکستگی ایجاد شده است

۴) در محل بارگذاری نمودار برش خط مایل و نمودار لنگر سهمی است جهت بارگذاری رو به پایین است = مقعری برش از راست به چپ و مقعری لنگر از چپ به راست است

۵) برای رسم نمودار لنگر از سطح زیر نمودار برش استفاده شده است

مثال: نمودارهای نیروی برشی و لنگر خمشی تیر با بارگذاری مثال زیر را رسم نمایید؟




$\Sigma F_x = 0 \Rightarrow A_x = 0$

$\Sigma M_C = 0 \Rightarrow -A_y \times 9 + (20 \times 6) \times 6 = 0 \Rightarrow A_y = 80\,kN$

$\Sigma F_y = 0 \Rightarrow 80 - 20 \times 6 + C_y = 0 \Rightarrow C_y = +40$

روش سریع:

$V_B = 80 - 20 \times 6 = -40$

تشابه: $\frac{x}{6-x} = \frac{80}{120} \Rightarrow x = 4m$

نقطه D که برش صفر است نقطه اکسترمم نمودار لنگر است

$M_D = \frac{80 \times 4}{2} = 160 \qquad M_B = 160 - \frac{40 \times 2}{2} = 120$

$M_C = 120 - 40 \times 3 = 0$ ✓

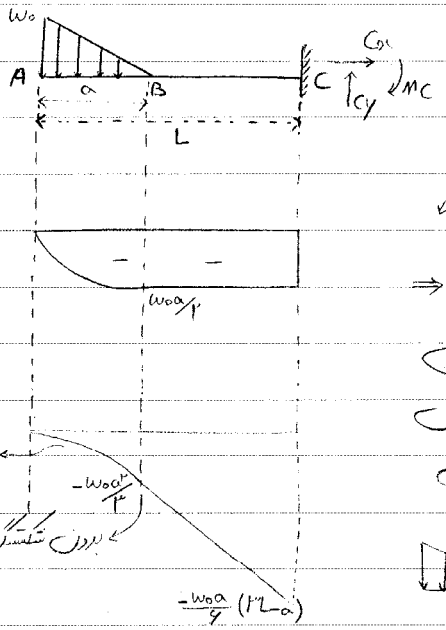
نکته: چون بارگذاری رو به پایین است = جهت مقعری لنگر نیز رو به پایین است در نقطه B با توجه به آنکه بار متمرکزی اعمال نشده است = باید شیب خط در جهت راست نقطه B با شیب منفی در جهت چپ نقطه B در نمودار لنگر یکسان باشد (شکستگی ندارد باشد)

Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



مثال : نمودارهای نیروی برشی و لنگر خمشی تیر زیر را مشخص کنید ؟




$\Sigma F_x = 0 \Rightarrow C_x = 0$

$\Sigma F_y = 0 \Rightarrow -\frac{w_0 a}{2} + C_y = 0$

$\Rightarrow C_y = \frac{w_0 a}{2}$

$\Sigma M_C = 0 \Rightarrow +\left(\frac{w_0 a}{2}\right) \times \left(L - \frac{a}{3}\right) - M_C = 0$

$\Rightarrow M_C = \frac{w_0 a}{6}(3L - a)$

چون بار وارد بر تیر گسترده مثلثی است نمودار برش به صورت سهمی و نمودار لنگر درجه ۳ است چون جهت بار گسترده رو به پایین است علامت لنگر رو به پایین است

حجم منفی برش رو به بالا ⇒ صعودی

بار گسترده از مقدار $w_0$ در نقطه A به صفر در نقطه B می رسد پس نمودار بار حالت خطی دارد و مشتق بار گسترده مشتق اول برش است علامت خواهد بود در نتیجه حجم منفی برش رو به بالا است

$V_B = -w_0 a/2$

$A = \frac{1}{2} a h$

$M_B = -\frac{1}{2} \frac{w_0 a}{2} \times a = -\frac{w_0 a^2}{3}$

می توان بجای سطح زیر نمودار مستقیما در تیر از سمت چپ به راست رفت و نقطه B لنگر ها را محاسبه و جمع کرد در این حالت باید توجه داشت که لنگر ساعتگرد مثبت فرض شود

$M_B = -\left(\frac{w_0 a}{2}\right) \times \frac{1}{3} a = -\frac{w_0 a^2}{3}$

$M_C = -\frac{w_0 a^2}{3} - \frac{w_0 a}{2}(L-a) = -\frac{w_0 a}{6}(3L-a)$

نکته : در نقطه C که لنگر متمرکز وجود دارد یک جهش در نمودار ایجاد می شود چون از چپ به راست نمودار را ترسیم کرده ایم لنگر ساعتگرد مثبت فرض می شود در نقطه B با توجه به عدم وجود ممان متمرکز نباید بین دو تکه نمودار شکستگی وجود باشد

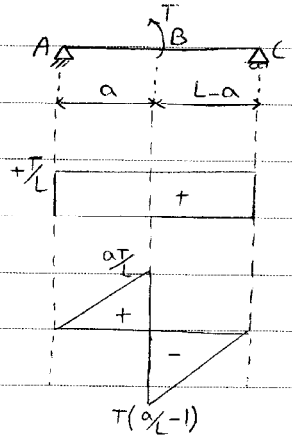


نوت برداری شده از کلاس درس استاتیک کارشناسی مهندس احمدرضا جعفری، دانشکده غیرانتفاعی عمران و توسعه همدان

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



مثال: دیاگرام برش و لنگر تیر شکل زیر را رسم کنید؟




$\Sigma F_x = 0 \Rightarrow A_x = 0$

$\curvearrowleft \Sigma M_C = 0 \Rightarrow -A_y \times L + T = 0 \Rightarrow A_y = T/L$

$\Sigma F_y = 0 \Rightarrow T/L + C_y = 0 \Rightarrow C_y = -T/L \downarrow$

$M_B = T/L \times a$

$M_C = T(a/L - 1) + T/L \times (L-a) = 0$

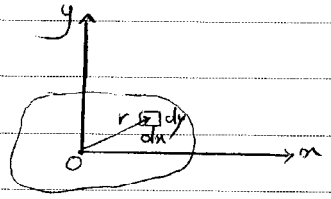
$aT/L - T = T(a/L - 1)$

لنگر وسط تکیه گاه B آخرین برش قبل از تکیه گاه برش قبل از تکیه گاه

لنگر یک جهش ایجاد می کند با توجه به آخرین

لنگر باید با لنگر راست و نمودار را از چپ به راست ترسیم می کنیم این جهش منفی است

## ممان دوم اینرسی:




$I_x = \int y^2 dA$

$I_y = \int x^2 dA$

$I_{xy} = \int xy\, dA$

$J_o = I_x + I_y$

لنگر اول قطبی است نسبت به نقطه O

$r_x = \sqrt{\frac{I_x}{A}}$ ، $r_y = \sqrt{\frac{I_y}{A}}$

$r_o^2 = r_x^2 + r_y^2$ $\quad J_o = \int r^2 dA$

$I_x, I_y$ : ممان های دوم اینرسی نسبت به دو محور x و y

$r_x, r_y$ : شعاع های چرخش یا ژیراسیون نسبت به محورهای x و y

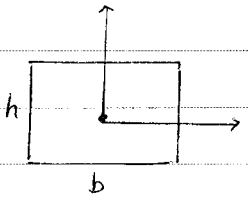
$r_o = \sqrt{\frac{J_o}{A}}$ : شعاع چرخش قطبی نسبت به مبدا مختصات

Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی

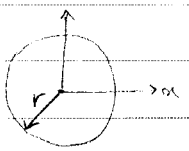


## ممان های اینرسی سطوح چند شکل ساده:



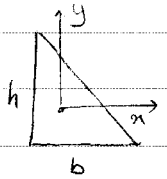

$I_x = \frac{bh^3}{12}$ , $I_y = \frac{b^3h}{12}$ , $r_x = \frac{h}{2\sqrt{3}}$ , $r_y = \frac{b}{2\sqrt{3}}$

$J_o = \frac{bh}{12}(b^2+h^2)$ $r_o = \frac{\sqrt{b^2+h^2}}{2\sqrt{3}}$ , $I_{xy} = 0$




$I_x = I_y = \frac{\pi r^4}{4}$ $J_o = \frac{\pi r^4}{2}$ $r_x = r_y = \frac{r}{2}$

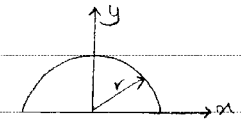
$r_o = \frac{r\sqrt{2}}{2}$ $I_{xy} = 0$



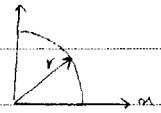

$I_x = \frac{bh^3}{36}$ , $I_y = \frac{b^3h}{36}$ $J_o = \frac{bh}{36}(b^2+h^2)$

$r_x = \frac{h}{2\sqrt{2}}$ $r_y = \frac{b}{2\sqrt{2}}$ , $r_o = \frac{\sqrt{b^2+h^2}}{2\sqrt{2}}$

اگر یکی از دو محور x و y محور تقارن شکل باشد $I_{xy}$ (حاصلضرب سطح) صفر است.




$I_x = I_y = \frac{\pi r^4}{8}$ $J_o = \frac{\pi r^4}{4}$ $I_{xy} = 0$




$I_x = I_y = \frac{\pi r^4}{16}$ , $J_o = \frac{\pi r^4}{8}$ $I_{xy} \neq 0$

## تقسیم محورهای موازی:

اگر ممان اینرسی حول محوری غیر گذرنده از مرکز سطح موردنظر باشد به شکل زیر عمل می کنیم:

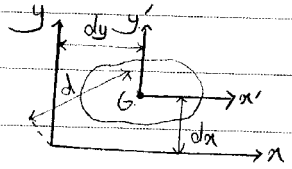
ابتدا محور دیگری موازات محور اول از مرکز سطح عبور می دهیم و ممان اینرسی

Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی

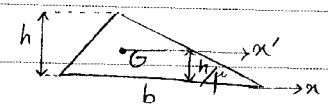


حول محور جدید را محاسبه می‌کنیم اگر ممان محاسبه شده حاصلضرب مساحت مقطع در توان دوم فاصله دو محور اضافه شود ممان اینرسی حول محور اول برست می‌آید




$$I_x = I_{x'} + A.dx^2$$
$$I_y = I_{y'} + A.dy^2$$
$$J_o = J_G + A.d^2$$
$$d^2 = dx^2 + dy^2$$

مثال: محاسبه ممان دوم اینرسی مثلث نسبت به قاعده آن؟

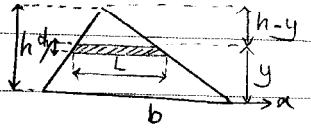



$$I_{x'} = \frac{bh^3}{36},\quad A = \frac{bh}{2},\quad d = h/3$$
$$I_x = \frac{bh^3}{36} + \left(\frac{bh}{2}\right)\left(\frac{h}{3}\right)^2 = \frac{bh^3}{12}$$

ممان اینرسی اشکال مرکب:
در اشکال مرکب آن‌ها را به چند شکل ساده تقسیم می‌کنیم و ممان اینرسی اشکال ساده را حول محور مورد نظر برست می‌آوریم و جمع جبری می‌کنیم اگر محور مورد نظر از مرکز سطح اشکال ساده نگذرد باید از قضیه محورهای موازی استفاده کنیم

$$I = \Sigma I_i$$

مثال: گشتاور دوم اینرسی یک مثلث حول خط راستش را با روش انتگرال گیری محاسبه کنید؟




$$\text{تشابه: } \frac{L}{b} = \frac{h-y}{h} \Rightarrow L = bx\frac{h-y}{h}$$
$$dA = L.dy = bx\frac{h-y}{h}dy$$
$$I_x = \int_0^h y^2\left(bx\frac{h-y}{h}dy\right) = b/h\int_0^h y^2(h-y)\,dy$$

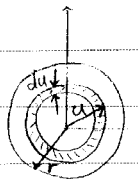
Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



$$= \frac{b}{h}\int_0^h (y^2 h - y^3)\,dy = \frac{b}{h}\left[\frac{y^2 h}{2} - \frac{y^4}{4}\right]_0^h = \frac{b}{h}\left[\frac{h^3}{2} - \frac{h^4}{4}\right] = \frac{bh^3}{12h} = \frac{bh^3}{12}$$

مثال: گشتاور لختی قطبی یک دایره را نسبت به مرکز آن با روش انتگرال گیری بدست آورید.



$$J_o = \int r^2 dA$$

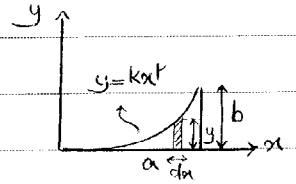
$$I_x = \int y^2 dA$$

$$dA = 2\pi u\,du$$

$$J_o = \int_0^r u^2 (2\pi u\,du) = \int_0^r 2\pi u^3 du = 2\pi\left[\frac{u^4}{4}\right]_0^r$$

$$= \frac{2\pi r^4}{4} = \frac{\pi r^4}{2}$$

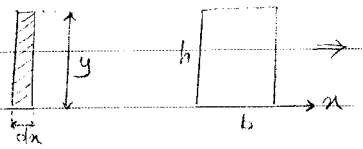
مثال: مطلوبست محاسبه گشتاور دوم اینرسی شکل زیر حول دو محور x و y و محاسبه شعاع های ژیراسیون حول این دو محور.



$$y = b,\ x = a \rightarrow b = ka^2 \Rightarrow k = \frac{b}{a^2}$$

$$y = \frac{b}{a^2}x^2$$

$I_x = \int dI_x$ می توانیم برای المان انتخاب شده از روابط مربوط به انتگرال گیری کنیم.



$$I_x = \frac{bh^3}{3} \Rightarrow dI_x = \frac{dx \cdot y^3}{3}$$

$$I_x = \int_0^a \frac{y^3}{3}dx = \int_0^a \frac{\left(\frac{b}{a^2}x^2\right)^3 dx}{3}$$

$$= \int_0^a \frac{b^3}{3a^6}x^6 dx = \frac{b^3}{3a^6}\left[\frac{x^7}{7}\right]_0^a = \frac{b^3 a}{21}$$

در این حالت چون برای المان مقداری متغیر بود ناچار به انتگرال گیری مسائل قبل ساده نبود

Tamasha

نوت برداری شده از کلاس درس استاتیک کارشناسی مهندس احمدرضا جعفری، دانشکده غیرانتفاعی عمران و توسعه همدان

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



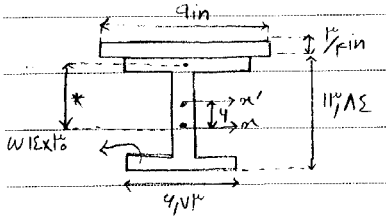
$I_y = \int x^2 dA$ برای اشکال ترکیبی شده همانطوری که ملاحظه می‌شود برای محاسبه ممان اینرسی برای هر قطعه مستطیل شکل نیاز است که از انتگرال‌گیری استفاده کنیم. روش کلی بدست آوردن روابط عمومی را در نظر می‌گیریم.

$$I_y = \int x^2 (y\,dx) = \int x^2 \frac{b}{a^2} x^2 dx = \int_0^a \frac{b}{a^2} x^4 dx$$

$$= \frac{b}{a^2}\left[\frac{x^5}{5}\right]_0^a = \frac{b}{a^2} \times \frac{a^5}{5} = \frac{ba^3}{5}$$

$$r_x = \sqrt{\frac{I_x}{A}} = \sqrt{\frac{b^2 a^2/11}{ab/3}} = \frac{b}{\sqrt{77}} \qquad r_y = \sqrt{\frac{\frac{ba^3}{5}}{ab/3}} = a\sqrt{\frac{3}{5}}$$

مثال: سمان دوم انبرسی و شعاع چرخش سطح مقطع شان داده شده در شکل زیر را بدست آورید.




ابتدا سطح مقطع شکل مرکب را به وسط ارتفاع مقطع I شکل انتقال می‌دهیم و سطح مرکز سطح کل سطح مرکب را بدست آورده و محور $x'$ را از مرکز سطح اشکال مرکب عبور می‌دهیم.

$$\bar{y} = \frac{\Sigma A_i y_i}{\Sigma A_i} \qquad W14\times10 \begin{cases} A = 2.88\ in^2 \\ I_x = 291\ in^4 \end{cases}$$

$$* = \frac{11.875}{2} + \frac{1.25}{2} = 6.4375$$

$$I_{x'} = \Sigma I_{x'_i} = I_{x'_1} + I_{x'_2}$$

$$\bar{y} = \frac{2.88 \times 0 + (9 \times 1.25) \times 6.4375}{2.88 + 9 \times 1.25} = 3.184\ in$$

$$I_{x'_1} = \frac{9 \times (1.25)^3}{12} + (9 \times 1.25) \times (6.4375 - 3.184)^2 = 119\ in^4$$

$$I_{x'_2} = 291 + 2.88 \times 3.184^2 = 379.1\ in^4$$

$$\Rightarrow I_{x'} = 498.1\ in^4$$

$$r_{x'} = \sqrt{\frac{I_{x'}}{A}} \Rightarrow A = 2.88 + 9 \times 1.25 = 14.13 \qquad r_{x'} = \sqrt{\frac{498.1}{14.13}} = 5.94\ in$$

Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی

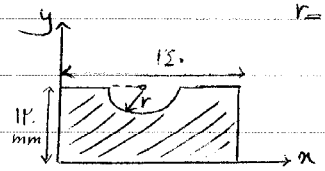
Date : / /

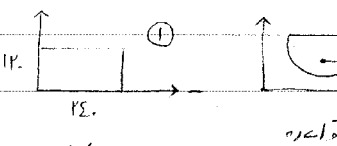


مثال: ممان اینرسی شکل زیر را نسبت به محور x محاسبه کنید؟

r = 9 mm

شکل را به صورت یک مستطیل که از آن یک نیم دایره کم شده در نظر می‌گیریم




$\frac{4r}{3\pi} = 38/2$

$I_x = I_{x_1} - I_{x_2}$

$I_{x_1} = \frac{bh^3}{3} = \frac{140 \times 120^3}{3} = 1128/2 \times 10^6\ mm^4$

مستطیل

چون محور x از مرکز سطح نیم دایره نمی‌گذرد باید از قضیه محورهای موازی استفاده کنیم در اینجا محور x' را از مرکز نیم دایره عبور می‌دهیم که با ممان اینرسی نیم دایره حول این محور را داریم و ممان اینرسی نیم دایره حول محور گذرنده از مرکز نیم دایره را داریم که از انتقال این به مرکز سطح قضیه محورهای موازی $I_{x'}$ را بدست آوریم

$I_{x''} = I_{x'} + Ad'^2 \Rightarrow \frac{\pi \times 9.4}{8} = I_{x'} + \left(\frac{\pi \times 9.2}{2}\right) \times 38/2^2$

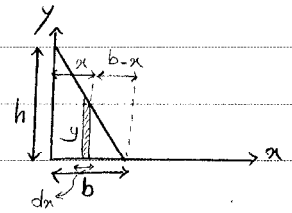
$\Rightarrow I_{x'} = 7/2 \times 10^6\ mm^4$

حال دوباره از قضیه محورهای موازی جهت محاسبه ممان اینرسی نیم دایره حول محور x بهره می‌گیریم

$I_{x_2} = I_{x'} + Ad^2 \Rightarrow I_{x_2} = 7/2 \times 10^6 + \left(\frac{\pi \times 9.2}{2}\right) \times 81/8^2 = 92/2 \times 10^6\ mm^4$

$I_x = I_{x_1} - I_{x_2} = 1128/2 \times 10^6 - 92/2 \times 10^6 = 45/9 \times 10^6\ mm^4$

مثال: برای مثلث شکل زیر مطلوبست محاسبه حاصلضرب سطح در بعد محورهای x و y برای مثلث شکل زیر؟




$I_{xy} = \int xy\,dA$

تشابه $\Rightarrow \frac{y}{h} = \frac{b-x}{b} \Rightarrow y = \frac{b-x}{b} h$

Tamasha

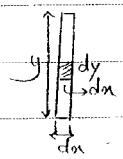
نوت برداری شده از کلاس درس استاتیک کارشناسی مهندس احمدرضا جعفری، دانشکده غیرانتفاعی عمران و توسعه همدان

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



برای محاسبه ممان اینرسی حول محورهای انتخاب شده نیاز به ممان اینرسی حاصلضرب است پس ابتدا باید حاصلضرب اینرسی را محاسبه کرد و سپس به کمک آن ممان اینرسی را حساب کرد

$$I_{xy}=\int xy\,dA=\int dI_{xy} \qquad xy\,dA=dI_{xy}$$



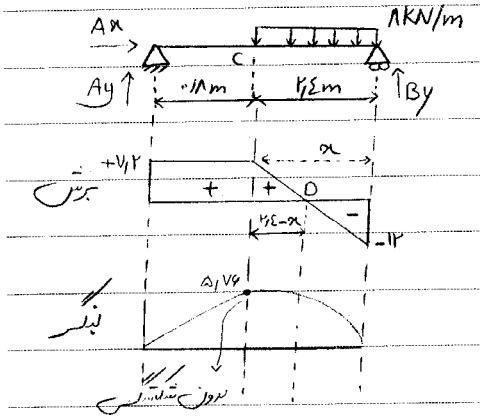

$$dI_{xy}=\int xy\,dA=\int_0^y xy\,dx.dy$$

$$=x\,dx\left[\frac{y^2}{2}\right]_0^y=\frac{xy^2}{2}dx$$

$$I_{xy}=\int dI_{xy}=\int_0^b \frac{xy^2}{2}dx=\int_0^b \frac{x}{2}\times\left(\frac{b-x}{b}\times h\right)^2 dx=\frac{h^2}{2b^2}\int_0^b (b^2x-2bx^2+x^3)dx$$

$$=\frac{h^2}{2b^2}\left[\frac{b^2x^2}{2}-\frac{2bx^3}{3}+\frac{x^4}{4}\right]_0^b=\frac{h^2}{2b^2}\left(\frac{b^4}{2}-\frac{2b^4}{3}+\frac{b^4}{4}\right)=\frac{h^2}{2b^2}\times\frac{b^4}{12}=\frac{h^2b^2}{24}$$

مثال: مطلوبست رسم دیاگرام برش و لنگر برای تیر با بارگذاری نشان داده شده




$$\Sigma F_x=0 \rightarrow Ax=0$$

$$\curvearrowleft \Sigma M_B=0 \rightarrow Ay\times 4.2+8\times 4.8\times 2.4=0$$

$$Ay=7.2\,KN\uparrow$$

$$\Sigma F_y=0 \rightarrow 7.2-8\times 4.8+By=0 \rightarrow By=12\,KN\uparrow$$

$$V_B=7.2-8\times 4.8=-12$$

تشابه: $\frac{x}{4.8-x}=\frac{12}{7.2} \rightarrow x=3m$

$$M_C=7.2\times 1.8=12.96$$

$$M_D=12.96+7.2\times 0.9=19.44$$

$$M_B=19.44-12\times 1.8=0$$

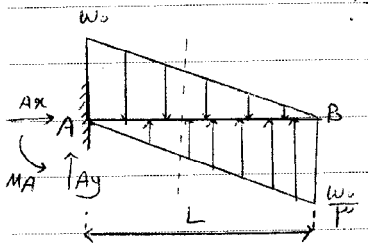
Tamasha

نوت برداری شده از کلاس درس استاتیک کارشناسی مهندس احمدرضا جعفری، دانشکده غیرانتفاعی عمران و توسعه همدان

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



مثال : دیاگرام برش و لنگر تیر شکل زیر را ترسیم کنید .



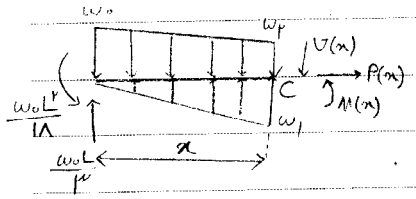

$\Sigma F_x = 0 \Rightarrow A_x = 0$

$\Sigma F_y = 0 \Rightarrow A_y - \frac{w_0 L}{2} + \frac{w_0}{3} \times L/2 = 0$

$A_y = \frac{w_0 L}{3}$

$\curvearrowleft \Sigma M_A = 0 \Rightarrow M_A - \left(\frac{w_0 L}{2}\right) L/3 + \left(\frac{w_0}{3} \times 1/2\right) \times 2L/3 = 0$

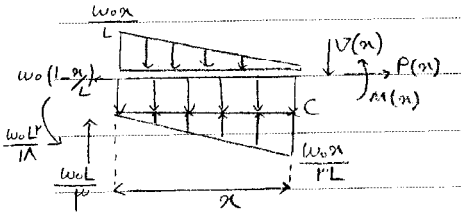
$\curvearrowleft M_A = \frac{w_0 L^2}{18}$




یک مقطع برای شکل کافیست
مقادیر w۱ و w۲ باید با توجه به تشابه مثلث ها بدست آیند

مثلث پایین : $\frac{w_1}{w_0} = \frac{x}{L} \Rightarrow w_1 = \frac{w_0 x}{L}$

مثلث بالا : $\frac{w_2}{w_0} = \frac{L-x}{L} \Rightarrow Lw_2 = Lw_0 - w_0 x \Rightarrow w_2 = \frac{Lw_0 - w_0 x}{L} = w_0\left(1 - \frac{x}{L}\right)$




دو ذوزنقه بالا را به یک مستطیل و مثلث تجزیه می کنیم

$\Rightarrow w_0 - w_0\left(1 - x/L\right) = w_0 - w_0 + \frac{w_0 x}{L} = \frac{w_0 x}{L}$

$\Sigma F_y = 0 \Rightarrow \frac{w_0 L}{3} - \frac{w_0 x}{L} \times \frac{x}{2} - w_0\left(1 - \frac{x}{L}\right)x + \frac{w_0 x}{3L} \times \frac{x}{2} - V(x)$

$= \frac{w_0 L}{3} - \frac{w_0 x^2}{2L} - w_0 x + \frac{w_0 x^2}{L} + \frac{w_0 x^2}{6L} - V(x)$

$= \frac{w_0 L}{3} - w_0 x + \frac{2 w_0 x^2}{2L} - V(x) = 0 \Rightarrow V(x) = \frac{2 w_0 x^2}{3L} - w_0 x + \frac{w_0 L}{3}$

$\curvearrowleft \Sigma M_C = 0 \Rightarrow \frac{w_0 L^2}{18} - \frac{w_0 L x}{3} + \left[\frac{w_0 x}{L} \times \frac{x}{2}\right] \times \frac{2}{3}x + \left[w_0\left(1 - \frac{x}{L}\right)x\right] x/2 -$

$\left[\frac{w_0 x}{3L} \times \frac{x}{2}\right] \times x/3 + M(x) = 0$

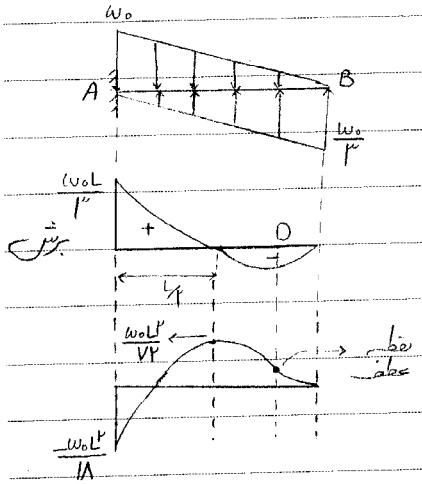
$\Rightarrow \frac{w_0 L^2}{18} - \frac{w_0 L x}{3} + \frac{w_0 x^2}{2} + \frac{w_0 x^3}{L}\left[1/3 - 1/2 - 1/18\right] + M(x) = 0$

$M(x) = \frac{2 w_0 x^3}{9L} - \frac{w_0 x^2}{2} + \frac{w_0 L x}{3} - \frac{w_0 L^2}{18}$

Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی






با توجه به مقادیر بدست آمده برای برش، نمودار برش یک سهمی است که چون ضریب $x^2$ مثبت است دهانه آن رو به بالا می باشد. برای رسم این سهمی مقدار برش در ابتدا و انتها و تقریباً نقطه ای که برش در آن صفر می شود را بدست می آوریم

$$V(0)=\frac{w_0L}{3} \quad , \quad V(L)=0$$

$$V(x)=0 \quad \left(V(x)\times\frac{3L}{2w_0}\right) \Rightarrow x^2-\frac{3}{2}Lx+\frac{L^2}{2}=0$$

$$\Delta=\left(\frac{3}{2}L\right)^2-\frac{4L^2}{2}\times 1=\frac{9L^2}{4}-\frac{4L^2}{2}=\frac{L^2}{4}$$

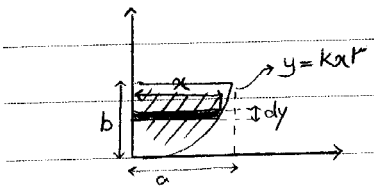
$$x=\frac{\frac{3}{2}L\pm\sqrt{\frac{L^2}{4}}}{2} \begin{cases} x=L \\ x=L/4 \checkmark \end{cases} \Rightarrow V(L/4)=0$$

دیاگرام گشتاور درجه ۲ می باشد، از ابتدا تا وسط تیر که برش مثبت است لذا صعودی است و از وسط تا انتها نزولی

از ابتدا تا نقطه D که برش نزولی است ضعف منفی از رو به پایین و از نقطه D تا انتهای تیر که برش صعودی است ضعف منفی لگر رو به بالا می باشد، نقطه D نقطه عطف منفی است

$$M(0)=-\frac{w_0L^2}{18} \quad , \quad M(L/4)=\frac{w_0L^2}{72} \quad M(L)=0$$

مثال: مساحت شکل زیر را با انتگرال گیری بدست آورید




$$x=a \, , \, y=b \Rightarrow b=ka^3$$

$$\Rightarrow k=\frac{b}{a^3} \Rightarrow y=\frac{b}{a^3}x^3$$

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

برای تمام نقاط المان y مقداری ثابت است

$$dA=dy\times x \qquad y=\frac{b}{a^3}x^3 \Rightarrow x^3=\frac{a^3y}{b} \hookrightarrow x=a\sqrt[3]{y/b}$$

Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



چون برحسب $dy$ انتگرال گیری انجام می‌شود باید عام متغیر را نیز برحسب $y$ داشته

$$dA = a^{3/2}\sqrt{\frac{y}{b}} \times dy \Rightarrow I_x = \int_0^b y^2 \times a\sqrt{\frac{y}{b}}\, dy = \frac{a}{\sqrt{b}} \int_0^b y^{7/2} dy$$

چون انتگرال برحسب $y$ است حدود انتگرال نیز برحسب $y$ تعیین می‌شود

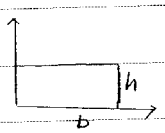
$$\Rightarrow I_x = \frac{a}{\sqrt{b}} \left[\frac{y^{9/2}}{9/2}\right]_0^b = \frac{2a}{9\sqrt{b}} \times b^{9/2} = \frac{2}{9} ab^4$$

برای $I_y$ می‌توان به دو روش انتگرال گیری سطوح یا المان عمودی استفاده کرد، در اینجا از المان افقی استفاده می‌کنیم

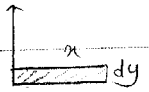
در اینجا مقدار $x$ در نقاط مختلف المان متغیر است پس $I_y = \int x^2 dA$

به جای این روش سعی می‌کنیم المان را با توجه به محل اندیس مناسب و از آن انتگرال گیری می‌کنیم

$$I_y = \int_0^b dI_y$$




$$\Rightarrow I_y = \frac{b^3 h}{12}$$




$$\Rightarrow dI_y = \frac{x^3 dy}{12}$$

چون انتگرال گیری برحسب $y$ انجام می‌شود باید $x$ را نیز برحسب $y$ بیابیم

$$\Rightarrow dI_y = \frac{(a\sqrt{y/b})^3 dy}{12} = \frac{a^2 y}{12b} dy \qquad I_y = \int_0^b \frac{a^2 y}{12b} dy = \frac{a^2}{12b} \int_0^b y\, dy$$

$$= \frac{a^2}{12b} \left[\frac{y^2}{2}\right]_0^b = \frac{a^2 b^2}{24b} = \frac{a^2 b}{24}$$

Tamasha

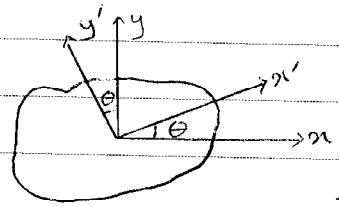
نوت برداری شده از کلاس درس استاتیک کارشناسی مهندس احمدرضا جعفری، دانشکده غیرانتفاعی عمران و توسعه همدان

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی

Date : / /



محاسبه ممان اینرسی حول محورهای مورب



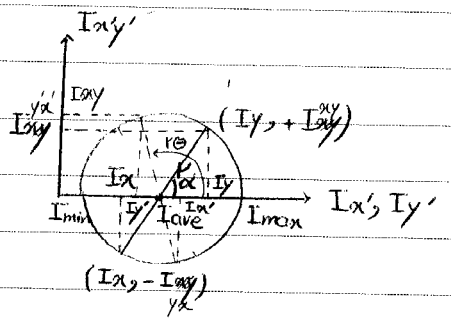

$$I_{x'} = \frac{I_x + I_y}{2} + \frac{I_x - I_y}{2}\cos 2\theta - I_{xy}\sin 2\theta$$

$$I_{y'} = \frac{I_x + I_y}{2} - \frac{I_x - I_y}{2}\cos 2\theta + I_{xy}\sin 2\theta$$

$$I_{x'y'} = \frac{I_x - I_y}{2}\sin 2\theta + I_{xy}\cos 2\theta$$

روابط بالا را می‌توان به صورت یک دایره نشان داد نام دایره موهر ممان اینرسی می‌باشد

دارد




$$\begin{cases} I_{max} = I_{ave} + R \\ I_{min} = I_{ave} - R \end{cases}$$

$$I_{ave} = \frac{I_x + I_y}{2}$$

$$R = \sqrt{\left(\frac{I_y - I_x}{2}\right)^2 + I_{xy}^2}$$

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

برای محاسبه ممان های اینرسی در سه محورهای مختصات

y'x' نقطه اولیه دایره را که ممان های اینرسی در سه محورهای مختصات Ixy را مشخص می‌کند به اندازه 2θ در جهت مثلثاتی جهت مثبت یا در جهت ساعتگرد است که محورهای x باید راست باشند تا محورهای x'و y' تبدیل شوند

ممان های اینرسی برای هر دو سه محورهای مختصات با محورهای متعامد با یکی از قطرهای دایره موهر قابل نمایش است، در دایره موهر محور افقی نشان دهنده ممان های اینرسی حول دو محور اصلی و محور عمودی نشان دهنده ممان های اینرسی حاصل ضرب سطح متقارن است

Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



ممان حالتی که برای یک دستگاه مختصات حاصلضرب سطح مقطع صفر باشد محورهای آن دستگاه مختصات را محورهای اصلی می نامند. در این حالت ممان اینرسی حول یکی از دو محور max حول محور دیگر min می شود

$\alpha$ : زاویه محورهای اصلی با محورهای x و y

$I_{xy} = 0$ : در محورهای اصلی

$I_x, I_y = I_{max}, I_{min}$

قطری از دایره موهر که منطبق بر محور افقی است نشان دهنده ممان های اینرسی در دستگاه مختصات اصلی است

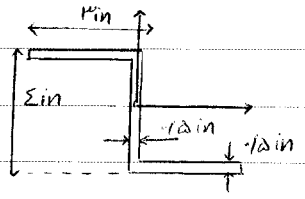
نکته : اگر قطر شاخص دهنده ممان های اینرسی را بایرضورت محوری در آید مقدار حاصلضرب سطح max و برابر شعاع دایره ممان های اینرسی با جمع برابر دو مساوی مختصات مرکز دایره می شود

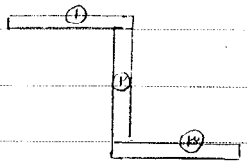
$(I_{xy})_{max} = R \qquad I_x = I_y = I_{ave}$

مثال : مقطعی از شکل زیر نشان داده شده است لنگرهای لختی این مقطع نسبت به محورهای x و y عبارتند از : $I_x = 10,38\ in^4$ ، $I_y = 4,97\ in^4$ ، مطلوبست تعیین : الف) جهت گیری محورهای اصلی مقطع حول نقطه O ب) لنگرهای لختی اصلی مقطع حول نقطه O

ابتدا مقدار $I_{xy}$ را محاسبه می کنیم :

برای این منظور شکل را به ۳ مستطیل تقسیم می کنیم

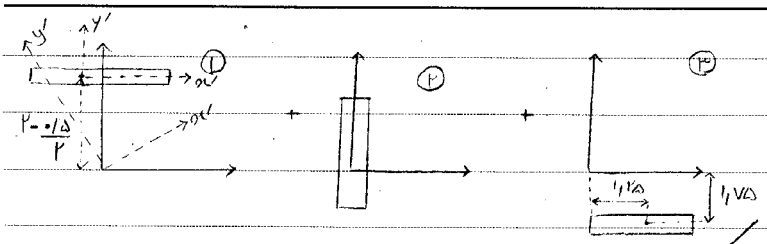



Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی






$I_{xy} = I_{x'y'} + A.\bar{x}\bar{y}$ محورهای $x'$ و $y'$ را از مرکز سطح شکل عبور می‌دهیم

چون برای هر ۲ شکل محورهای $x'$ و $y'$ گذرنده از مرکز سطح هر شکل محورهای متقارن آن بوده و حاصلضرب $I_{x'y'}$ برای هر شکل صفر است

$$I_{xy_1} = 0 + (2 \times 0/5) \times (-1/25 \times 1/75) = -1/75 \ in^4$$

$$I_{xy_2} = 0$$

$$I_{xy_3} = 0 + (2 \times 0/5) \times (1/25 \times -1/75) = -1/75$$

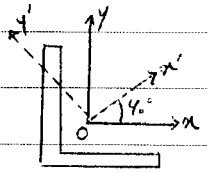
$$I_{xy} = -1/75 + 0 - 1/75 = -3/5 \ in^4$$

$$\tan 2\alpha = \frac{2 I_{xy}}{I_x - I_y} = \frac{-2 \times 3/5}{10/75 - 9/97} = 1/88 \Rightarrow \begin{cases} 2\alpha = 75/4 \\ 2\alpha = 255/4 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} \alpha = 37/7 \\ \alpha = 127/7 \end{cases}$$

$$I_{max, min} = \frac{I_x + I_y}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{I_y - I_x}{2}\right)^2 + I_{xy}^2} = \frac{10/75 + 9/97}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{10/75 - 9/97}{2}\right)^2 + (-3/5)^2}$$

$$\Rightarrow \begin{cases} I_{max} = 15/45 \\ I_{min} = 1/897 \end{cases} in^4$$

مثال: مقطعی مطابق شکل مفروض است. لنگرها و حاصلضرب لختی این مقطع نسبت به محورهای $x$ و $y$ عبارتند از: $I_x = 7/25 \times 10^6 \ mm^4$ و $I_y = 2/91 \times 10^7 \ mm^4$ و $I_{xy} = -2/5 \times 10^6$ با استفاده از دایره موهر مطلوبست تعیین: الف) محورهای اصلی مقطع حول نقطه O ب) لنگرهای لختی اصلی مقطع حول نقطه O ج) لنگرها و حاصلضرب لختی این مقطع نسبت به محورهای $x'$ و $y'$ که با محورهای $x$ و $y$ زاویه ۴۰° می‌سازد.




Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی

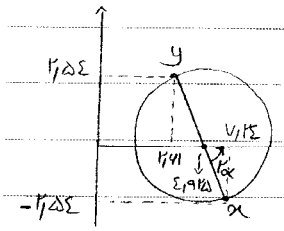
Date : / /



مختصات مرکز دایره:

$$I_{ave} = \frac{I_x + I_y}{2} = 10^6 \times \frac{7.125 + 1.491}{2} = 4.308 \times 10^6 \ mm^4$$

$$R = \sqrt{\left(\frac{I_x - I_y}{2}\right)^2 + I_{xy}^2} = 10^6 \sqrt{\left(\frac{7.125 - 1.491}{2}\right)^2 + (-2.5)^2} = 3.217 \times 10^6 \ mm^4$$




$$x(I_x, I_{xy}) = x(7.125, -2.5) \times 10^6$$

$$y(I_y, -I_{xy}) = y(1.491, 2.5) \times 10^6$$

$I_x, I_y \ (mm^4 \times 10^6)$

روی دایره دو نقطه با مختصات بدست آمده را مشخص کرده و با اتصال آنها به مرکز قطر متناظر دایره را رسم می‌کنیم

$$\tan 2\alpha = \frac{2.5}{(7.125 - 1.491)/2} = 1.097$$

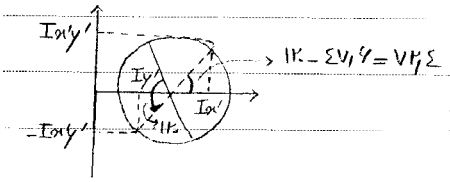
$$\Rightarrow 2\alpha = 47.6 \Rightarrow \alpha = 23.8°$$

$$I_{max} = I_{ave} + R = (4.308 + 3.217) \times 10^6 = 8.126 \times 10^6 \ mm^4$$

$$I_{min} = I_{ave} - R = (4.308 - 3.217) \times 10^6 = 1.59 \times 10^6 \ mm^4$$

برای محاسبه ممان های اینرسی حول محورهای $x'$ و $y'$ قطر فعلی دایره را مشخص کنید

ممان های اینرسی برای محاسبات $xy$ است به اندازه $120°$ و پادساعتگرد می‌چرخانیم




$$I_{x'} = I_{ave} + R\cos(-72.4) = (4.308 + 3.217\cos(-72.4)) \times 10^6$$

$$= 5.99 \times 10^6 \ mm^4$$

$$I_{y'} = I_{ave} - R\cos(-72.4) = (4.308 - 3.217\cos(-72.4)) \times 10^6$$

$$= 3.89 \times 10^6 \ mm^4$$

$$I_{x'y'} = R\sin(-72.4) = 3.217 \times 10^6 \sin(-72.4) = -3.08 \times 10^6 \ mm^4$$

Tamasha

نوت برداری شده از کلاس درس استاتیک کارشناسی مهندس احمدرضا جعفری، دانشکده غیرانتفاعی عمران و توسعه همدان

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



کار مجازی :

کار یک نیرو

کار نیرو $= F.r$

$= |F| \times |r| \times \cos\alpha$

F : نیرو

r : جابه جایی

$\alpha$ : زاویه بردار نیرو و بردار جابه جایی

کار یک گشتاور :

$M \times \theta$

$\theta$ : میزان دوران

اگر جابه جایی در دوران هم جهت با نیرو یا گشتاور باشد کار مثبت است در غیر اینصورت کار منفی است

اصل کار مجازی :

جسمی را در نظر بگیرید که بر آن نیروهای $F_1, F_2, \dots, F_n$ و گشتاورهای $M_1, M_2, \dots, M_m$ وارد می شود. جسم تغییر شکل کوچکی می دهد به گونه ای که نقاط محل اثر نیروها را بردارهای جابه جایی $\delta_1, \delta_2, \dots, \delta_n$ و نقاط محل اثر گشتاورها را بردارهای چرخش $\theta_1, \theta_2, \dots, \theta_m$ شود. حال اگر جسم را برای تعادل بدانیم مجموع کارهای انجام شده توسط نیروها و گشتاورها را برابر صفر شود این مساله را اصل کار مجازی می گوییم

$$W = \vec{F_1}.\vec{\delta_1} + \vec{F_2}.\vec{\delta_2} + \dots + \vec{F_n}\vec{\delta_n} + M_1\theta_1 + M_2\theta_2 + \dots + M_m\theta_m = 0$$

W : کار مجازی

- استفاده از اصل کار مجازی جهت حل مسائل تعادل اجسام صلب :

در جسم دوران یا تغییر شکل کوچک به صورت مجازی ایجاد می کنیم و بر اساس آن در نقاط مختلف جسم که به جسم نیرو وارد می شود تغییر شکل ها را محاسبه می کنیم یعنی در محل اثر نیروها بردار جابه جایی و در محل اثر گشتاورها مقدار دوران را بدست می آوریم این محاسبات بر اساس تغییر شکل مجازی اولیه فرض شده است

Tamasha

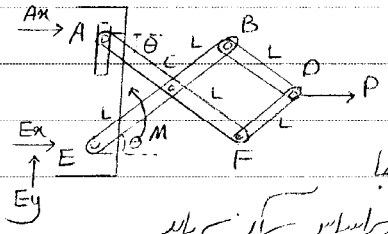
مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



جسم صلب باشد در محاسبات از خاصیت صلبیت جسم نیز استفاده می‌شود بدین
اصل کار مجازی را می‌نویسیم و بر اساس آن معادلاتی نیروهای مجهول را بر اساس
اینکه جسم دارای تعادل باشد بدست می‌آوریم توجه کنید جسم فقط نیروهایی وارد
کند صلب است اثر آنها چیزی تغییر شکل می‌شود کار انجام می‌دهند و اگر شکل‌های تکیه‌گاهی
نکند صلب است اثر آنها ثابت است کار انجام نمی‌دهند و توسط این روش قابل
محاسبه نیستند

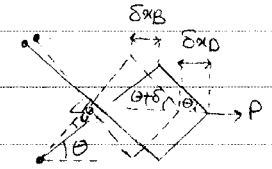
مثال: با استفاده از روش کار مجازی اندازه گشتاور M را که برای تعادل مکانیزم زیر لازم
است تعیین کنید.

فرض می‌کنیم زاویه θ مربوط به راستای



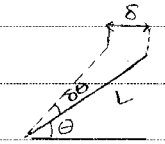

EB به اندازه δθ بزرگ شود

سر دیگر تکیه‌گاهی با توجه به آنکه نقطه اثر
آن جابجا نیست کار انجام نمی‌دهند در اینجا
تنها گشتاور M و نیروی P هستند که می‌توانند کار انجام دهند که بر اساس آن باید
مقدار دوران قطعه EB و جابجایی افقی نقطه D محاسبه شود، دوران قطعه EB
را δθ فرض کردیم بر اساس همین دوران باید جابجایی افقی نقطه D را نیز محاسبه
کنیم




در اثر بزرگ شدن زاویه θ نقاط C و B به سمت
چپ حرکت کرده و اعضای نقطه A به سمت بالا و
F به سمت پایین و چپ حرکت می‌کنند
نقاط B و F از جمله نقاطی هستند که در نتیجه باعث می‌شوند نقطه D به سمت چپ حرکت کند

جابجایی افقی نقطه B: $\delta x_B = 2L\delta\theta\sin\theta$




$\delta = L\sin\theta\,\delta\theta$

به شرط آنکه δθ کوچک باشد

Tamasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



جابجایی سنتی D به B : $BD\times\sin\theta\delta\theta = L\delta\theta\sin\theta$

جابجایی افقی D $= \delta x_D = 2L\delta\theta\sin\theta + L\sin\theta\delta\theta = 3L\sin\theta\delta\theta$

جابجایی افقی نقطه D برابر است با مجموع جابجایی افقی نقطه B و جابجایی سنتی افقی نقطه D نسبت به B

قطعه EB بطول $2L$ به اندازه $\delta\theta$ دوران کرده است که در نتیجه نقطه B به اندازه $\delta\theta$ به سمت چپ حرکت می‌کند

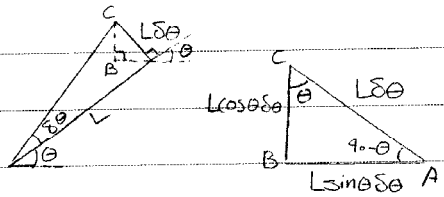
قطعه BD نیز به اندازه $\delta\theta$ دوران کرده است که در نتیجه نقطه D به اندازه $L\delta\theta$ به B نزدیک‌تر شده است

کار نیروی P با توجه به آنکه بردار نیرو در بردار جابجایی خلاف جهت هستند منفی است اما کار گشتاور M با توجه به آنکه بردار گشتاور در جهت چرخش هم‌جهت است مثبت است

$$+M\delta\theta - P.(3L\delta\theta)\sin\theta = 0 \Rightarrow M\delta\theta = 3PL\delta\theta\sin\theta$$

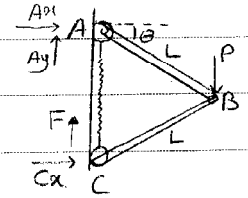
$$\Rightarrow M = 3PL\sin\theta$$

چون $\delta\theta$ در برابر $\theta$ کوچک است از آن صرف نظر می‌کنیم




مثال: برای سیستم زیر مطلوبست محاسبه زاویه $\theta$ و نیروی فنر در حالت تعادل

فرض می‌کنیم میله AB به اندازه $\delta\theta$ در صورت ساعتگرد دوران کند در نتیجه نقطه B به سمت پایین و چپ حرکت می‌کند و با توجه به آنکه طول میله BC ثابت است نقطه C نیز همواره است به سمت پایین حرکت کند در زاویه $\theta$ مربوط به میله BC نیز بزرگ شود

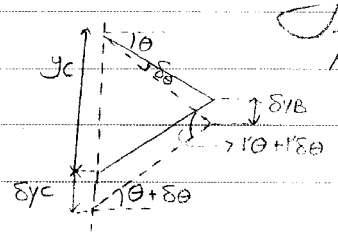



amasha

مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی



حول مثلث ABC قبل و بعد از دوران متساوی الساقین است دوران نقطه B نیز مساوی دوران نقطه AB است




$y_c = 2L\sin\theta$

$\delta y_B = L\cos\theta\,\delta\theta$

$\delta y_c = 2L\cos\theta\,\delta\theta$

جابجایی عمودی نقطه C برابر مجموع جابجایی عمودی نقطه B و جابجایی عمودی نسبی C به B است که هر دو نیز باهم برآیند

h: طول آزاد فنر
K: ثابت فنر ← داده مسئله

$y_c - h = 2L\sin\theta - h$ ← اختلاف طول فنر (قبل از دوران حاری)

سپس فنر قبل از دوران $F = K(2L\sin\theta - h)$

حول مقدار دوران متغیری که فنر در آن قرار دارد موضوع بررسی تغییر شکل فنر و سپس فنر قبل و بعد از این دوران به هم بستگی است

اصل کارهای مجازی: در اینجا نقطه F و P کار انجام می‌دهند که در این کار نیروی F منفی است

$P\delta y_B - F\delta y_c = 0 \Rightarrow P\delta y_B = F\delta y_c$

$PL\cos\theta\,\delta\theta = K(2L\sin\theta - h)\,2L\cos\theta\,\delta\theta$

$P = 2K(2L\sin\theta - h) \rightarrow P = 4KL\sin\theta - 2Kh \qquad \sin\theta = \frac{P + 2Kh}{4KL}$

$\rightarrow \theta = \arcsin\left(\frac{P+2Kh}{4KL}\right)$

$\delta y_B = \frac{1}{2}\delta y_c \Rightarrow P\delta y_c/2 = F\delta y_c \Rightarrow F = P/2$

Tamasha

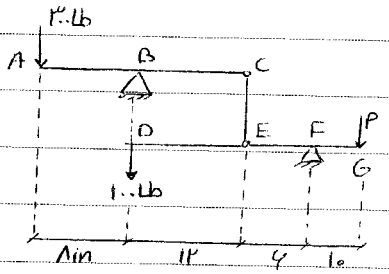
مهندس فا
ارائه دهنده خدمات متنوع مهندسی

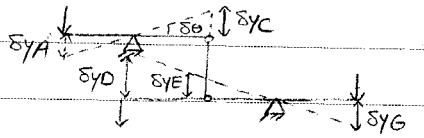
Date : / /



مثال: مطلوبست تعیین سختی عمودی P امعوج در تعادل باشد؟

فرض می شود که مدل ABC به اندازه $\delta\theta$ و پارسا عقربه دوران می کند




$\delta y_A = \delta\theta \times 8$

$\delta y_C = \delta y_E = 12\delta\theta$

تشابه: $\frac{\delta y_E}{\delta y_D} = \frac{4}{18} \Rightarrow \delta y_D = 3\delta y_E \quad \delta y_D = 36\delta\theta$

$\frac{\delta y_E}{\delta y_G} = \frac{4}{10} \Rightarrow \delta y_G = \frac{10}{4}\delta y_E \quad \delta y_G = \frac{10}{14} \times 12\delta\theta = 20\delta\theta$

کار نیروهای ۳۰۰ و P مثبت و ۱۰۰ منفی است

اصل کار مجازی:

$300 \times 8\delta\theta - 100 \times 36\delta\theta + P \times 20\delta\theta = 0$

$20P\delta\theta = 1120\delta\theta \rightarrow P = 56\,lb$

شد لانباتی

Tamasha

نوت برداری شده از کلاس درس استاتیک کارشناسی مهندس احمدرضا جعفری، دانشکده غیرانتفاعی عمران و توسعه همدان