

6. Statika – rovnováha vázaného tělesa

6.1 Rovnováha vázaného tělesa

Těleso je vystaveno působení vnějších sil a čínic, kterými mohou být osamělé síly, spojitá zatížení a momenty silových dvojic. Akční síly se nazývají také síly prvotní – primární.

V místech, kde se těleso opírá o jiné těleso, působí síly reakční. Tyto síly jsou silami ve vazbách a nazývají se druhotné – sekundární síly a jsou vyvolávány silami akčními. K řešení sil ve vazbách používáme metodu uvolňování.

Pod pojmem uvolnění tělesa rozumíme jeho myšlené vynětí ze soustavy okolních těles, jeho osamostatnění a nahrazení účinku okolních těles vazbovými silami – reakcemi v místech uložení.

Těleso je pod současným účinkem sil a čínic a reakčních v rovnováze a platí pro něj podle typu silové soustavy příslušné podmínky rovnováhy sil. Po uvolnění tělesa a zavedení reakcí obdržíme v dané úloze určitý počet neznámých parametrů.

Je-li počet neznámých stejný jako počet rovnic plynoucích z podmínek rovnováhy, jde o úlohu staticky určitou.

Úloha je staticky neurčitá v případě většího počtu neznámých, než je počet rovnic statické rovnováhy.

V takovém případě, kdy je počet neznámých menší než počet podmínek rovnováhy, jde o úlohu staticky předurčitou. Síly a čínic reakční jsou na těleso síly vnější.

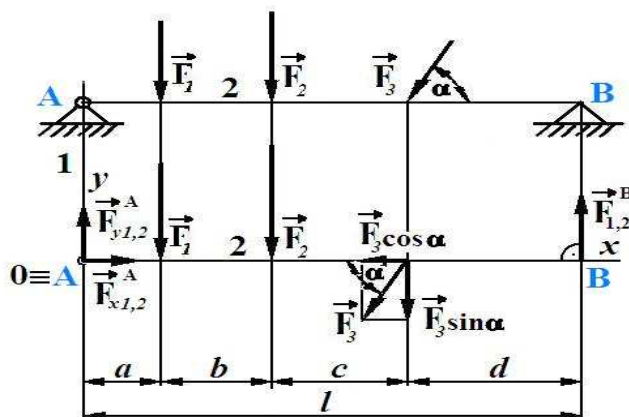
Úlohu staticky neurčitou, kdy je počet neznámých větší, než počet rovnic statické rovnováhy, řešíme v mechanice poddajných těles, kde chybějící rovnice s neznámými parametry doplníme z deformací podmínek.

Bude-li například těleso 2 zatíženo primárními silami a uloženo na rámu 1 podle obr. 6.1 vzniknou reakce na místech A a B. V těchto místech myšleno odstraníme těleso 1 a jeho účinek nahradíme reakcemi $\vec{F}_{x1,2}^A$, $\vec{F}_{y1,2}^A$, $\vec{F}_{1,2}^B$. Reakce tvoří 3 neznámé parametry.

Tento projekt je spolufinancován Evropským sociálním fondem
a státním rozpočtem České republiky



INVESTICE DO ROZVOJE VZDĚLÁVÁNÍ



Obr.6.1 Statickyur čítáúlohasjednotlivým silami

Akční zatěžující síly a síly reakční (vazbové síly) tvoří silovou soustavu o r různých působitích v rovině a musí splňovat 3 podmínky rovnováhy. Úloha podle obr. 6.1 je statickyur čítá, neboť obsahuje 3 neznámé parametry a jsou pro jejich vyřešení k dispozici 3 lineárně nezávislé rovnice, které plynou z rozepsání podmínek rovnováhy.

Souřadnicový systém 0, x, y volíme libovolně, ale vhodně tak, aby byl počátek 0 vprůsečíku nositele dvou neznámých složek reakcí, tj. $0 \equiv A$. V takovém případě obsahuje rovnice rovnováhy momentů pouze jednu neznámou a tím se řešení zjednoduší. Podmínky rovnováhy vyplývají z rovnic statické rovnováhy jsou:

$$\sum_1^n F_{ix} = 0 \dots F_{x1,2}^A - F_3 \cos \alpha = 0 \quad (6.1)$$

$$\sum_1^n F_{iy} = 0 \dots F_{y1,2}^A - F_1 - F_2 - F_3 \sin \alpha + F_{1,2}^B = 0 \quad (6.2)$$

$$\sum_1^n M_{iA} = 0 \dots F_{1,2}^B l - F_3 \sin \alpha (a + b + c) - F_2 (a + b) - F_1 a = 0 \quad (6.3)$$

Řešení soustavy rovnic plyne z neznámé parametry.

6.2 Typy vnějšího primárního zatížení

Osamělá síla je zatížení na povrchu tělesa soustředěného do bodu. Ve skutečnosti působí povrchová síla na určité ploše nebo délce. Je-li plocha velmi malá, lze toto zatížení považovat za bodové.

Osamělý moment je zatížení silou dvojicí v jednom místě.

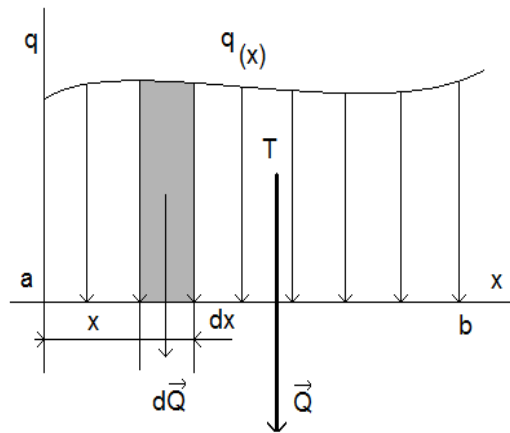
Spojité zatížení je zatížení rozložené na určitou délku (plochu) povrchu tělesa. Průběh tohoto zatížení je dán funkcí $q = q(x)$. Spojité zatížení $q(x)$ je tzv. měrné zatížení jednotky délky vyjádřeno vztahem

$$q(x) = \frac{dQ}{dx} \left(\frac{N}{m} \right) \quad (6.4)$$

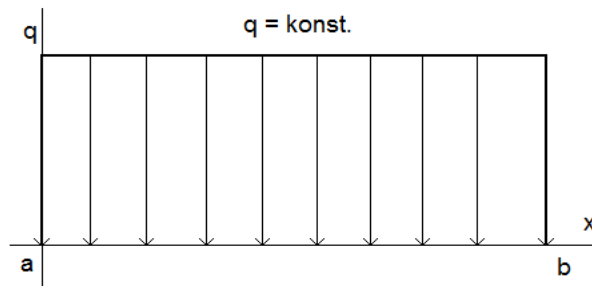
Tento projekt je spolufinancován Evropským sociálním fondem a státním rozpočtem České republiky



Je-li $q(x) = \text{konst.}$, jde o spojité rovnoměrné zatížení (obr. 6.2 a 6.3)



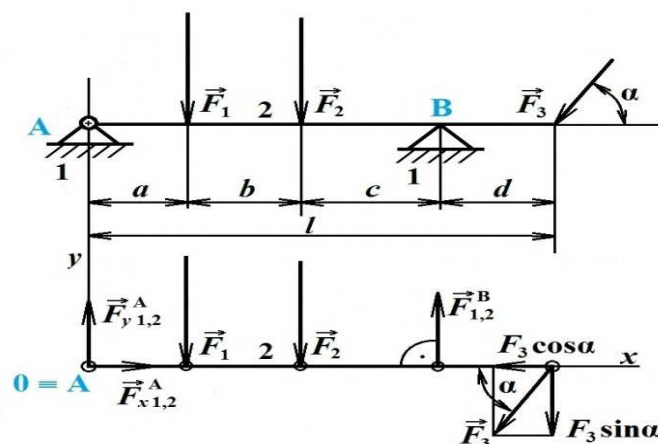
Obr. 6.2 Spojité rovnoměrné zatížení



Obr. 6.3 Spojité rovnoměrné zatížení

6.3 Statický průběh čítá úloha

Na obr. 6.4 je zobrazen nosník 2D zatížený třemi osamělými silami $\vec{F}_1, \vec{F}_2, \vec{F}_3$ a je podpořen rotační podporou A a obecnou podporou B. Podpora B odnímá tři stupně volnosti a představuje řízeznámé $F_{x1,2}^A, F_{y1,2}^A, F_{1,2}^B$. Úloha je staticky určitelná.



Obr. 6.4 Statický průběh čítá úloha

Tento projekt je spolufinancován Evropským sociálním fondem a státním rozpočtem České republiky



INVESTICE DO ROZVOJE VZDĚLÁVÁNÍ

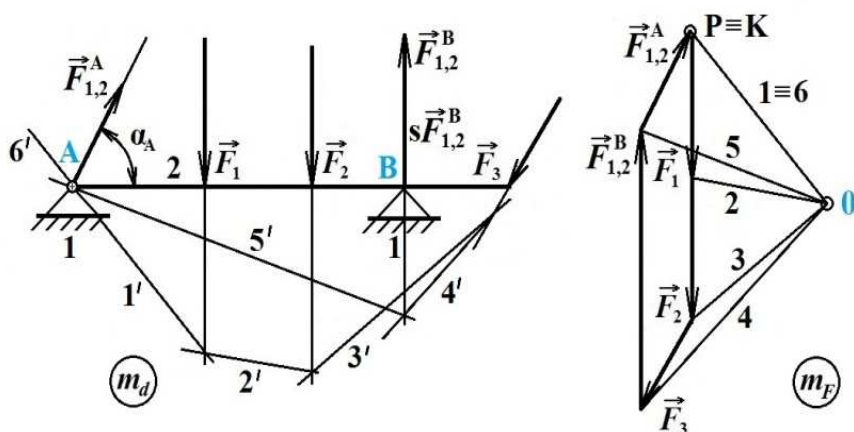
Neznámé vyřešíme z rovnic statické rovnováhy:

$$\sum_1^n F_{ix} = 0 \dots F_{x1,2}^A - F_3 \cos \alpha = 0 \quad (6.5)$$

$$\sum_1^n F_{iy} = 0 \dots F_{y1,2}^A - F_1 - F_2 - F_3 \sin \alpha + F_{1,2}^B = 0 \quad (6.6)$$

$$\sum_1^n M_{iA} = 0 \dots F_{1,2}^B(a + b + c) - F_1 a - F_2(a + b) - F_3 \sin \alpha l = 0 \quad (6.7)$$

Grafické řešení provedeme pomocí věty o momentech m_d a pomocí věty o silách m_f pomocí pólového obrazce výslednicové čáry.



Obr.6.5 Grafické řešení

Vektorová podmínka rovnováhy má tvar:

$$\vec{F}_1 + \vec{F}_2 + \vec{F}_3 + \vec{F}_{1,2}^B + \vec{F}_{1,2}^A = \vec{0} \quad (6.8)$$

V rovnici označíme podtržením šipkou dané síly $\vec{F}_1, \vec{F}_2, \vec{F}_3$, prostým podtržením šipkou reakci $\vec{F}_{1,2}^B$, u níž znaménok šipky ušobíštěm šipkou reakci $\vec{F}_{1,2}^A$, u níž znaménok šipky ušobíště A.

Po nakreslení tělesa a jeho zatěžujících sil v měřítku délek kreslíme silový obrazec v měřítku sil tak, že zvolíme jeho počáteční bod P a vynesešme z něho síly $\vec{F}_1, \vec{F}_2, \vec{F}_3$.

Do koncového bodu síly \vec{F}_3 připojíme podle vektorové rovnice rovnoběžku se směrem nositelky neznámé reakce $s\vec{F}_{1,2}^B$. Pak volíme pól 0 a zakreslíme pólové paprsky 1, 2, 3, 4. Abychom mohli uzavřít výslednicovou čáru, vedeme její první paprsek 1' bodem A – jako jediným známým bodem nositelky reakce $\vec{F}_{1,2}^A$.

Další paprsky výslednicové čáry kreslíme obvyklým způsobem.

Tento projekt je spolufinancován Evropským sociálním fondem a státním rozpočtem České republiky



INVESTICE DO ROZVOJE VZDĚLÁVÁNÍ

Po vynesení paprsku 4' vyšetříme jeho průsečík s nositelkou reakce $\vec{F}_{1,2}^B$. Spojnice tohoto průsečíku s bodem A určuje paprsek 5'. V pólovém obrazci doplníme pólový paprsek 5 rovnoběžným spaprskem 5' výslednicové čáry. Pólový paprsek 5 určuje koncový bod reakce $\vec{F}_{1,2}^B$.

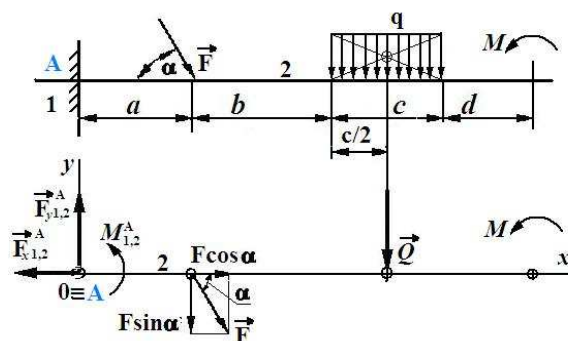
Uzavřením silového obrazce tak, aby $K \equiv P$, vyplývá směr, smysl a velikost reakce $\vec{F}_{1,2}^A$.

6.3.1 Jiný typ statickyurčitě úlohy

Ze silového trojúhelníka určíme velikosti neznámých reakcí a jejich smysly. Podle smyslu reakce $\vec{F}_{1,2}^B$ poznáme, na které straně se páka 2 musí opírat v místě B o rám 1, aby byla splněna podmínka silového styku vobecně podpoře (po pravé straně). Skutečné hodnoty reakcí určíme opět pomocí věty kasil.

Na obr. 6.6 je těleso 2 uloženo nepohyblivě na rámu 1 a zatíženo osamělou silou \vec{F} , spojitým rovnoměrným zatížením q a osamělým momentem M . Jde o jednostranně vetknutý nosník. V místě A, kde je nosník pevně uložený, vzniknou reakce $\vec{F}_{x1,2}^A$, $\vec{F}_{y1,2}^A$, $\vec{M}_{1,2}^A$. Vzhledem ke třem rovnicím statické rovnováhy se jedná o úlohu statickyurčitou.

Souřadnicový systém $0, x, y$ volíme tak, aby $0 \equiv A$. Šikmou silou nahradíme v působišti jejími složkami ve směrech x a y . Spojité rovnoměrné zatížení q na délce c nahradíme celkovým břemenem $Q = qc$ v žištíplochy zatežovacího diagramu (v tomto případě plochy obdélníka).



Obr. 6.6 Spojité rovnoměrné zatížení v statickyurčitě úloze

Rovnice statické rovnováhy jsou:

$$\sum_1^n F_{ix} = 0 \dots F \cos \alpha - F_{x1,2}^A = 0 \quad (6.9)$$

$$\sum_1^n F_{iy} = 0 \dots F_{y1,2}^A - F \sin \alpha - qc = 0 \quad (6.10)$$

$$\sum_1^n M_{iA} = 0 \dots M_{1,2}^A - F \sin \alpha a - qc \left(a + b + \frac{c}{2} \right) + M = 0 \quad (6.11)$$

Řešení soustavy těchto rovnic odříkáme neznámé $F_{x1,2}^A$, $F_{y1,2}^A$, $M_{1,2}^A$.

Tento projekt je spolufinancován Evropským sociálním fondem a státním rozpočtem České republiky

