

Vnitřní statické účinky - pouze v ^{dlouhých} ~~menších~~ ^{úzkých} ~~širších~~ tyčích, at' už přímých nebo zakřivených, v rámech, obzvořích ap.

- 1) Většinou reakce v uloženíh (vazba'h) pokud je úloha staticky určitá = pokud lze stanovit reakce z podmínek rovnováhy konstrukce
- 2) Pokud je úloha staticky neurčitá, stanovíme deformační podmínky, nebo podmínky minima deformační energie
- 3) Metodou nepřímého řezu určuje vnitřní síly. Pokud nelze určit vnitřní účinky, z podmínek rovnováhy, pak je nutné přidat další podmínky - většinou podmínky pro minimum deformační energie

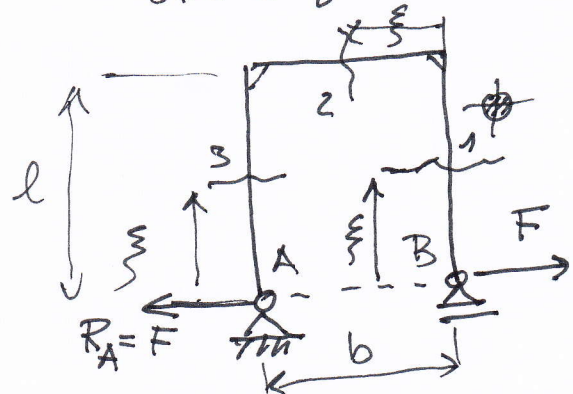
Staticky určitá konstrukce - určuje posuv bodu B

$$u_B = \frac{\partial U}{\partial F}$$

Konstrukce je namicíhans na ohyb

$$U = \sum_{i=1}^3 \int_{(l_i)} \frac{M_i^2(\xi) d\xi}{2EI_i}$$

$$u_B = \frac{1}{EI} \int_0^l F l d\xi + \frac{2}{EI} \int_0^l F \xi^2 d\xi$$

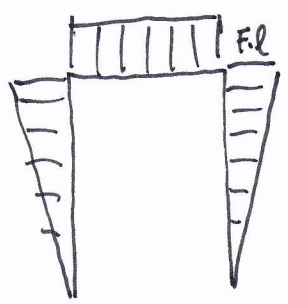


$$M_1(\xi) = F \cdot \xi$$

$$M_2(\xi) = F \cdot l$$

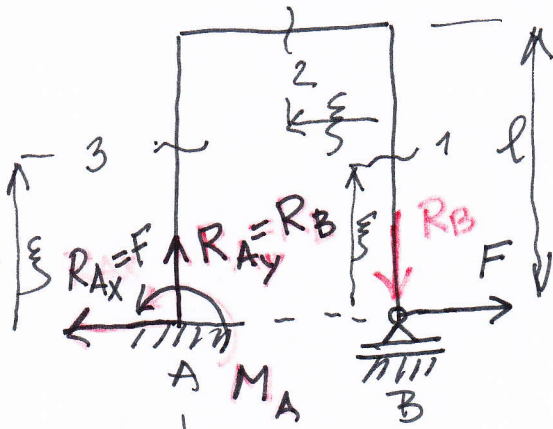
$$M_3(\xi) = F \cdot \xi$$

$\frac{\partial M_i}{\partial F}$	meze
ξ	0, l
l	0, b
ξ	0, l





Statically neurčitá konstrukce



V bodě B vzniká staticky neurčitá reakce $R_B \Rightarrow \frac{\partial U}{\partial R_B} = 0$ (podmínka uvolnění)
 V bodě A má reakce dvě složky:
 svislá složka $R_{Ay} = R_B$
 vodorovná složka $R_{Ax} = F$ a působí zde i moment $M_A = R_B \cdot b$

Orbit $U = \sum_{i=1}^3 \int_{(l_i)} \frac{M_i^2(\xi)}{2EJ} d\xi$ $\frac{\partial U}{\partial R_B} = \sum_{i=1}^3 \int_{(l_i)} \frac{M_i(\xi)}{EJ} \cdot \frac{\partial M_i}{\partial R_B} \cdot d\xi$

$M_1(\xi) = F \cdot \xi$	$\frac{\partial M_i}{\partial R_B}$	meze	$\frac{\partial M_i}{\partial F}$
$M_2(\xi) = F \cdot l - R_B \cdot \xi$	$-\xi$	0, l	ξ
$M_3(\xi) = F \cdot \xi - R_B \cdot b$	$-b$	0, b	l
		0, l	ξ

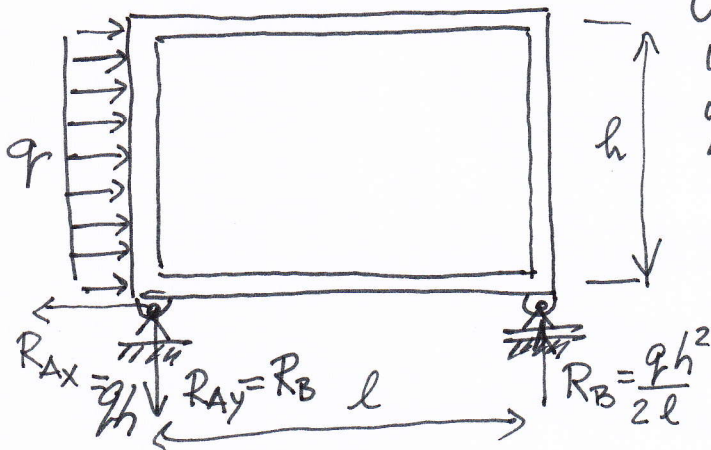
$$\frac{\partial U}{\partial R_B} = \frac{1}{EJ} \int_0^l (Fl - R_B \cdot \xi) \cdot (-\xi) d\xi + \frac{1}{EJ} \int_0^b (F\xi - R_B \cdot b) \cdot (-b) d\xi = 0$$

$$-Fl \frac{b^2}{2} + R_B \frac{b^3}{3} - Fb \frac{l^2}{2} + R_B b^2 l = 0 \Rightarrow R_B$$

Pocuv bodu B $u_B = \frac{\partial U}{\partial F} = \sum_{i=1}^3 \int_{(l_i)} \frac{M_i(\xi)}{EJ} \cdot \frac{\partial M_i}{\partial F} d\xi =$

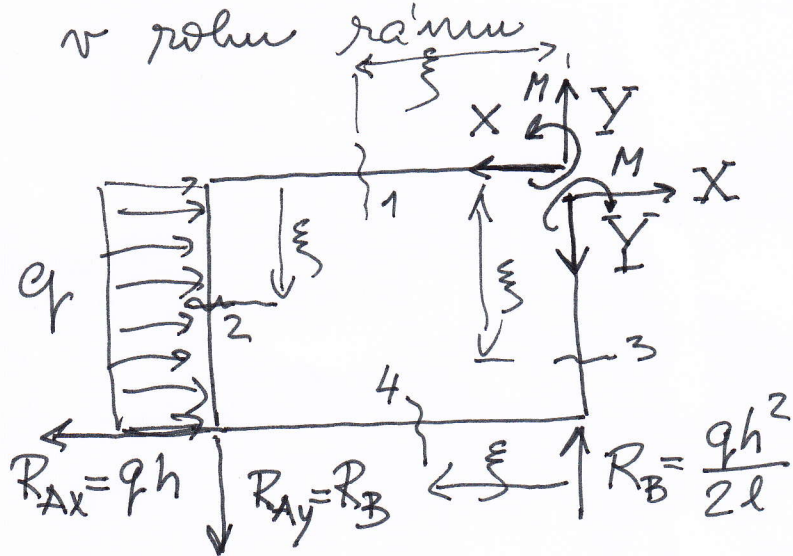
$$= \frac{1}{EJ} \int_0^l F \xi^2 d\xi + \frac{1}{EJ} \int_0^b (Fl - R_B \cdot \xi) \cdot l d\xi + \frac{1}{EJ} \int_0^l (F\xi - R_B \cdot b) \xi d\xi$$

Integrované a dosadíme za R_B z první rovnice



Uzavřený rám - rovinná konstrukce zatížená silami působícími v této rovině. V průřezu rámu působí síla, kterou rozložíme na dvě složky a moment v rovině rámu, který rám obíhá. Vnitřní síly tedy

představují tři neznámé, které může určit 2 podmínky rovnováhy - úloha je 3x staticky neurčitá. Vedeme vhodné myšlený řez - nejprve v rohu rámu



$$\frac{\partial U}{\partial X} = 0$$

$$\frac{\partial U}{\partial Y} = 0$$

$$\frac{\partial U}{\partial M} = 0$$

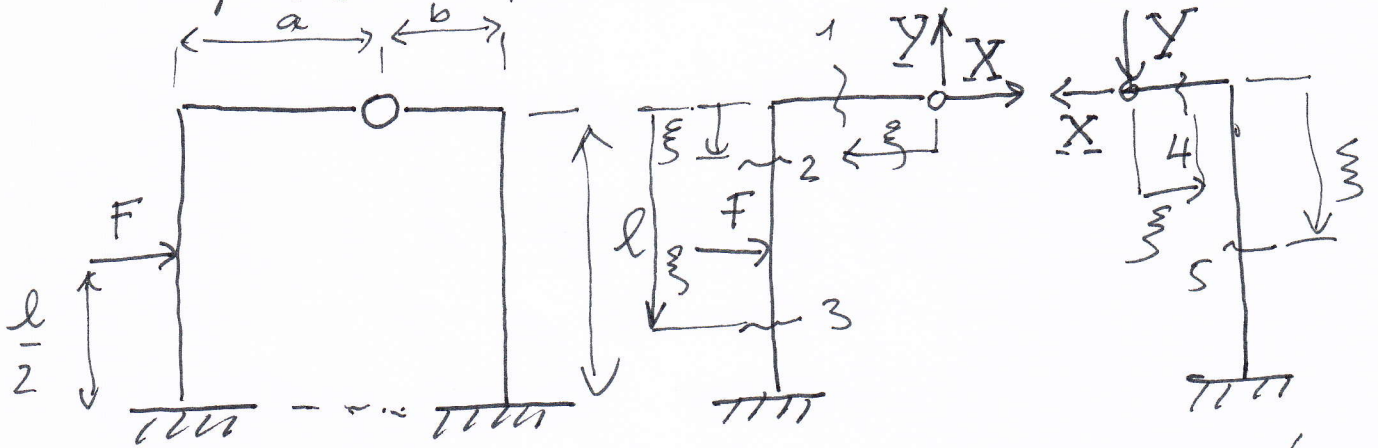
$$M_1(\xi) = M + Y \cdot \xi$$

$$M_2(\xi) = M + Y \cdot l + X \cdot \xi - \frac{q \xi^2}{2}$$

$$M_3(\xi) = M + X \cdot \xi$$

$$M_4(\xi) = M + X \cdot h + \left(Y - \frac{qh^2}{2l} \right) \cdot \xi$$

Podruť je v konstrukci kloub, vedeme myšlený řez v tomto místě - v kloubu se mění náštví moment



Úloha je dvadrát staticky neurčitá
Podmínky pro minimum deform. energ:

$$\frac{\partial U}{\partial X} = 0 \quad \frac{\partial U}{\partial Y} = 0$$

$$M_1(\xi) = Y \cdot \xi$$

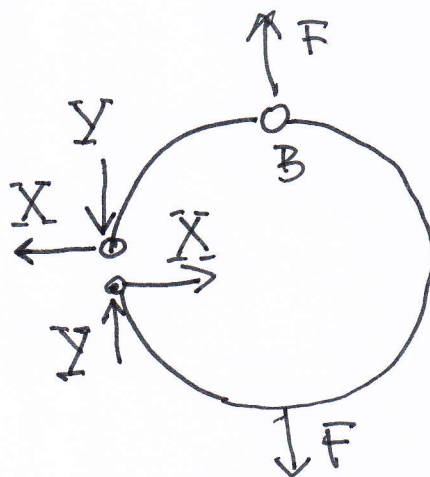
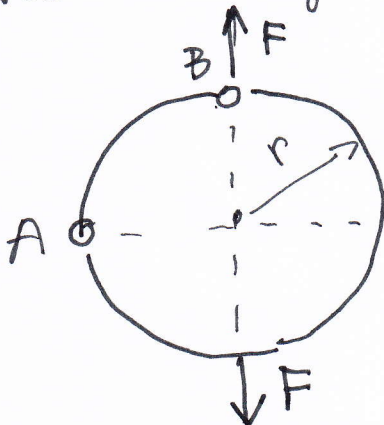
$$M_2(\xi) = X \cdot \xi - Y \cdot a$$

$$M_3(\xi) = X \cdot \xi - Y \cdot a + F \cdot \left(\xi - \frac{l}{2}\right)$$

$$M_4(\xi) = Y \cdot \xi$$

$$M_5(\xi) = Y \cdot b + X \cdot \xi$$

Dva klouby:



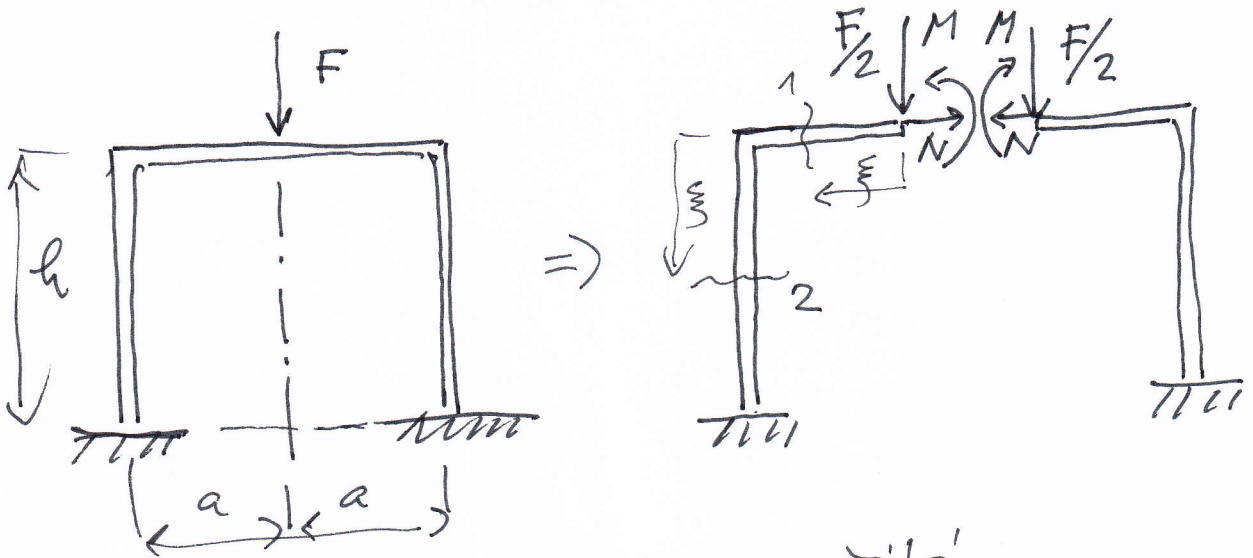
moment. podus. k bodu B

$$X \cdot r - Y \cdot r = 0$$

$$\Rightarrow X = Y$$

Úloha 1x staticky neurčitá

Konstrukce je symetrická \Rightarrow myšlený řez vedeme na ose symetrie - příčná síla je zde rovna nule (antisymetrická vnitřní síla)



úloha je 2x staticky neurčitá
podmínky pro min. def. en.

$$\frac{\partial U}{\partial N} = 0$$

$$\frac{\partial U}{\partial M} = 0$$

$$U = 2 U_{(\frac{1}{2})}$$

$$M_1(\xi) = M - \frac{F}{2} \cdot \xi$$

$$M_2(\xi) = M - \frac{F}{2} \cdot a - N \cdot \xi$$

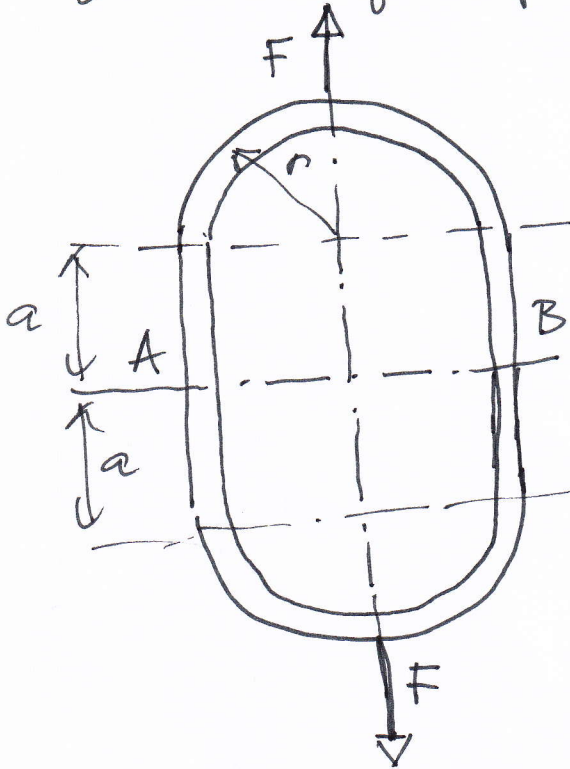
$$\left. \begin{array}{l} \frac{\partial M_1}{\partial M} \\ \frac{\partial M_1}{\partial N} \\ \frac{\partial M_2}{\partial M} \\ \frac{\partial M_2}{\partial N} \end{array} \right\} \begin{array}{l} 1 \\ 0 \\ 1 \\ -\xi \end{array}$$

$$\frac{\partial U}{\partial M} = \frac{2}{EJ} \int_0^a (M - \frac{F}{2} \cdot \xi) \cdot 1 \cdot d\xi + \frac{2}{EJ} \int_0^h (M - \frac{F}{2} \cdot a - N \cdot \xi) \cdot 1 \cdot d\xi = 0$$

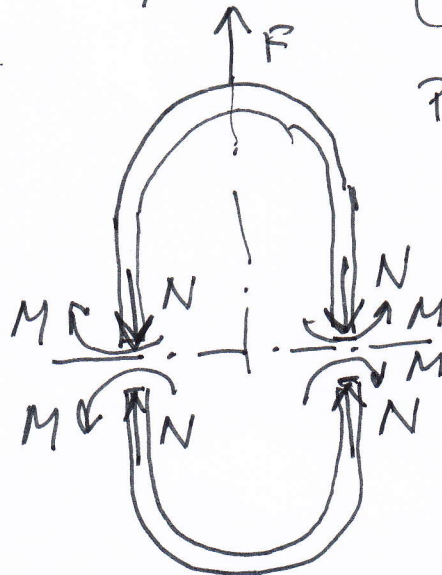
$$\frac{\partial U}{\partial N} = \frac{2}{EJ} \int_0^a (M - \frac{F}{2} \cdot \xi) \cdot 0 \cdot d\xi + \frac{2}{EJ} \int_0^h (M - \frac{F}{2} \cdot a - N \cdot \xi) \cdot (-\xi) \cdot d\xi = 0$$

$\Rightarrow M, N$

Dvě osy symetrie: vedeme myšlené řezy v bodech A a B -



v těchto bodech budou vnitřní síly symetrické podle svislé osy a příčné síly jsou zde nulové (osa symetrie AB)



Podmínka rovnováhy oddělené části

$$\uparrow F - 2N = 0$$

$$N = \frac{F}{2}$$

⇒ úloha je

1x stat. neurč.

stat. neurč. je moment: $\frac{\partial U}{\partial M} = 0$

$$U = 4 U_{\left(\frac{1}{4}\right)}$$

$$M_1(\xi) = M$$

$$M_2(\varphi) = M - \frac{F}{2} r (1 - \cos\varphi)$$

$$\frac{\partial U}{\partial M} = \frac{4}{EI} \left\{ \int_0^a M d\xi + \int_0^{\pi/2} \left(M - \frac{F}{2} r (1 - \cos\varphi) \right) r d\varphi \right\} = 0$$

$$\Rightarrow M$$

