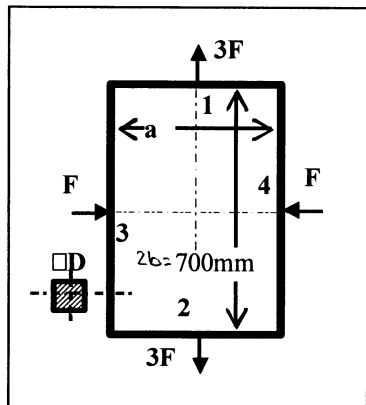


Podle vhodné pevnostní podmínky dimenzujte zatížení ocelového rámu F a vypočítejte posuv bodů (1,2). $\sigma_k=400 \text{ MPa}$, $k_k=2$, $\square D=35 \text{ mm}$, $a=1000-10 \cdot \text{číslo (mm)}$.

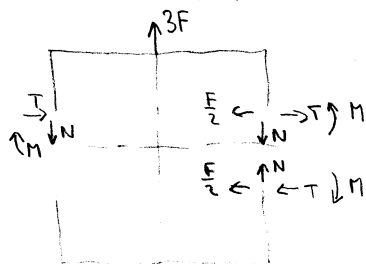
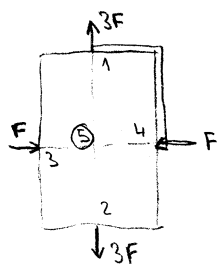
$$1000 - 2 \cdot 10 = 790$$



NÁVOD ŘEŠENÍ:

- ✓ 1) Podle teorie 2x symetrického rámu označte symetrický segment - jako možný výpočtový prut
- ✓ 2) místa, kde protínají osy symetrie rám se mohou jen po ose posunout, ale nemohou zde mít nenulové pootočení, proto zde změna úhlu=0
- ✓ 3) Vnější síla se v místě dělí na polovinu
- ✓ 4) V analýze osového řezu rámem se u každé osy symetrie dá určit příspěvek z členu na člen do $T=0$ (připojená dle akce a reakce nevyhovuje symetrii) - změna tečné síly zde v průřezu rámu je dána vnější silou.
- ✓ 5) Normálová složka N je na obou říznutých koncích symetrická a dá se určit z rovnováhy části rámu - do svého směru
- 6) moment se počítá z relativního pootočení bodů výpočtového prutu, který je ekvivalentně namáhán jako část rámu - relativní posuvy jsou shodné. Vykreslíme $M(s)$ a najdeme M_{\max} , F - podle ohybové pevnosti.

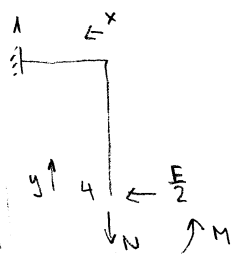
0



$$T = 0$$

$$2N = 3F$$

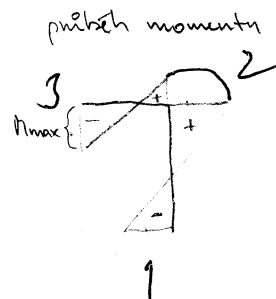
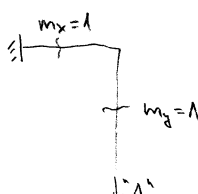
$$N = \frac{3}{2}F$$



$$\varphi_{HA} = 0$$

$$M(y) = \frac{F}{2}y - M$$

$$M(x) = Nx + \frac{F}{2}b - M$$



$$\varphi_{HA} = 0 = \frac{1}{EI} \cdot \left[\int_0^b \left(F \frac{1}{2}y - M \right) \cdot 1 dy + \int_0^{\frac{a}{2}} \left(Nx + \frac{F}{2}b - M \right) \cdot 1 dx \right] = \frac{1}{EI} \left[\left[\frac{F}{2} \frac{y^2}{2} - My \right]_0^b + \left[N \frac{x^2}{2} + \frac{F}{2}bx - Mx \right]_0^{\frac{a}{2}} \right] =$$

$$= \frac{1}{EI} \left[\frac{Fb^2}{4} - Mb + N \frac{a^2}{8} + \frac{Fba}{4} - M \frac{a}{2} \right] \rightarrow 0 = \frac{Fb^2}{4} - Mb + N \frac{a^2}{8} + \frac{Fba}{4} - M \frac{a}{2} \rightarrow \text{za } N \text{ dosadím } \frac{3}{2}F \rightarrow$$

$$\rightarrow 0 = \frac{Fb^2}{4} - Mb + \frac{3Fa^2}{16} + \frac{Fba}{4} - \frac{Ma}{2} \rightarrow Mb + \frac{Ma}{2} = \frac{Fb^2}{4} + \frac{3Fa^2}{16} + \frac{Fba}{4}$$

$$M(b + \frac{a}{2}) =$$

$$F \cdot k_1 = M = \frac{\frac{Fb^2}{4} + \frac{3Fa^2}{16} + \frac{Fba}{4}}{b + \frac{a}{2}} = \frac{\frac{5344 \cdot 350^2}{4} + \frac{3 \cdot 5344 \cdot 790^2}{16} + \frac{5344 \cdot 790 \cdot 350}{4}}{350 + \frac{790}{2}}$$

$$\frac{M_{\max}}{W_0} \leq \frac{\sigma_k}{k_k}$$

$$M = 14145819 \text{ N/mm} = 14146 \text{ Nm}$$

$$\frac{\frac{Fb^2}{4} + \frac{3Fa^2}{16} + \frac{Fba}{4}}{b + \frac{a}{2}} \leq \frac{\sigma_k}{k_k} \Rightarrow$$

$$\frac{6F \left(\frac{b^2}{4} + \frac{3a^2}{16} + \frac{ba}{4} \right)}{(b + \frac{a}{2}) D^3} \leq \frac{\sigma_k}{k_k} \Rightarrow 6F \left(\frac{b^2}{4} + \frac{3a^2}{16} + \frac{ba}{4} \right) \leq \frac{\sigma_k D^3 (b + \frac{a}{2})}{k_k} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow F \leq \frac{\sigma_k D^3 (b + \frac{a}{2})}{6 k_k \left(\frac{b^2}{4} + \frac{3a^2}{16} + \frac{ba}{4} \right)} = \frac{400 \cdot 36^3 \left(350 + \frac{790}{2} \right)}{6 \cdot 2 \left(\frac{350^2}{4} + \frac{3 \cdot 790^2}{16} + \frac{350 \cdot 790}{4} \right)} \leq 5345 \text{ N} \rightarrow F = 5344 \text{ N}$$