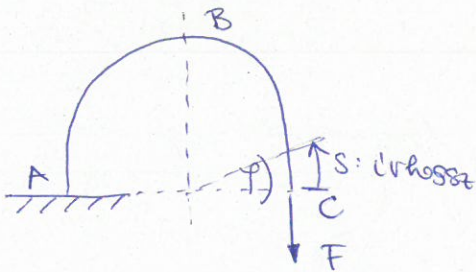


# 12. gyakorlat

## Energia módszerek

7.1



a) Vegyük függőleges elmozdulása?  
 $U_N$ -t elhanyagoljuk!

$$\Rightarrow U = U_{Mh}$$

Cashigliano-tétel: C km. behajlását szeretnénk számolni  $\rightarrow$  pont itt és pont "jd" irányban hat az F.

$$\delta = \frac{1}{IE} \int_{(S)} M_h(\varphi) \cdot \frac{\partial M_h(\varphi)}{\partial F} ds$$

$M_h$ -t  $\varphi$  függvényében írjuk fel  $\rightarrow$  ds helyett  $d\varphi$  kellene.

$$ds = R \cdot d\varphi \quad (\text{elző gyakorlat anyagán})$$

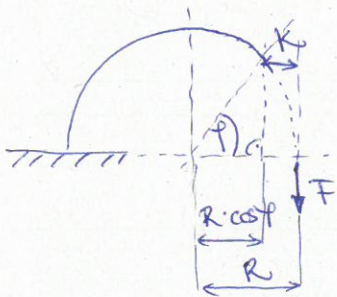
$$\delta = \frac{1}{IE} \int_{\pi}^0 M_h(\varphi) \cdot \frac{\partial M_h(\varphi)}{\partial F} \cdot R \cdot d\varphi$$

0... $\pi$ : integrálási határok.

C-nél:  $\varphi = 0$  rad

A-nál:  $\varphi = \pi$  rad

Írjuk fel  $M_h(\varphi)$ -t!



k: erőkar

$$k = R - R \cdot \cos\varphi = R(1 - \cos\varphi)$$

$$M_h(\varphi) = F \cdot k = FR(1 - \cos\varphi)$$

kawenciaid:

Parciális deriválás: ( $M_h(\varphi)$ -ben sok változó van: F, R,  $\varphi$ )

$$\frac{\partial M_h(\varphi)}{\partial F} = R(1 - \cos\varphi)$$

itt most F, és nem  $\varphi$  szerint deriválunk!

Tehát:

$$\delta = \frac{1}{IE} \int_0^{\pi} \underbrace{FR(1 - \cos\varphi)}_{M_h(\varphi)} \cdot \underbrace{R(1 - \cos\varphi)}_{\frac{\partial M_h(\varphi)}{\partial F}} \cdot R \cdot d\varphi = \frac{1}{IE} \int_0^{\pi} FR^3 (1 - \cos\varphi)^2 d\varphi$$



$$f = \frac{1}{IE} \cdot \frac{FR^3}{1} \int_0^{\pi} (1 - 2 \cos^2 \varphi + \cos^4 \varphi) d\varphi$$

∴ (integrálunk)

$$f = \frac{FR^3}{IE} \left[ \pi + 0 + \frac{\pi}{2} \right] \rightarrow$$

$$f = \frac{3\pi FR^3}{2IE}$$

$$\left( I = \frac{d^4 \pi}{64} \right)$$

$$f = \frac{96FR^3}{d^4 E}$$

b)  $U_N$ -t figyelembe vesszük!

$$U = U_{Ma} + U_N$$

$$f = \frac{\partial U}{\partial F} = \frac{\partial U_{Ma}}{\partial F} + \frac{\partial U_N}{\partial F} = f_{Ma} + f_N$$

ett az előbb kiszámoltuk

$$\left( f_N = \frac{1}{AE} \int_0^{\pi} N(\varphi) \frac{\partial N(\varphi)}{\partial F} \cdot R d\varphi \right)$$

Ugy is lehet, ehhez  $N(\varphi)$ -t fel kellene írni, de inkább  $U_N$ -t deriváljuk, ez rövidebb számolás

Most nem írjuk fel  $N(\varphi)$ -t, hanem az előző drán számolt  $U_N$ -t deriváljuk:

$$U_N = \frac{F^2 R}{d^2 \cdot E} \rightarrow \frac{\partial U_N}{\partial F} = \frac{2FR}{d^2 E} = f_N$$

$$\Rightarrow f = f_{Ma} + f_N = \frac{96FR^3}{d^4 E} + \frac{2FR}{d^2 E}$$

$f_N$  és  $f_{Ma}$  aránya?

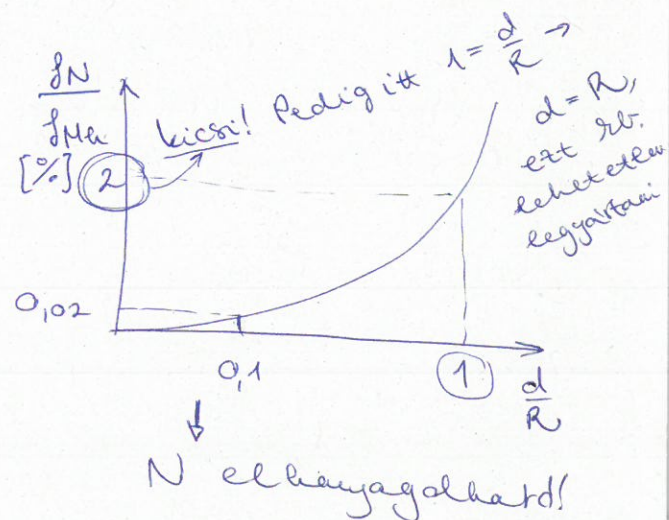
$$\frac{f_N}{f_{Ma}} = \frac{\frac{2FR}{d^2 E}}{\frac{96FR^3}{d^4 E}} = \frac{1}{48} \cdot \left( \frac{d}{R} \right)^2$$

parabola

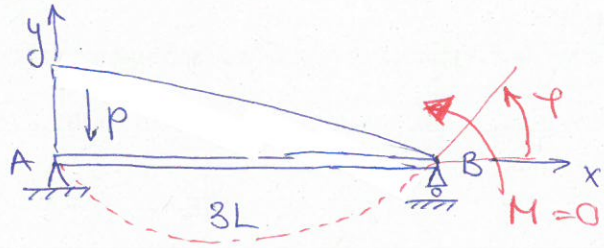
$$"y = ax^2"$$

$$y: \frac{f_N}{f_{Ma}}$$

$$x: \frac{d}{R}$$



7.5) Km. rögzfordulása a B helyen?



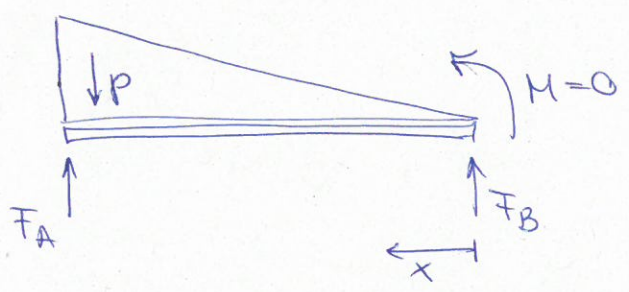
B-nél nincs nyomaték!

$\varphi = \frac{\partial U}{\partial M}$  képlettel tudnánk

számolni a rögzfordulást  $\rightarrow$  tesszük a B-hez egy  $M=0$  nyomatékot.

Koord. -rét. x tengelyét megfordítjuk,  $M_B(x)$  előző gyár alapján felírható.

SZETA:



$\sum M_{(A)} = 0$

$-F_B \cdot 3L - M + \frac{p \cdot 3L}{2} \cdot L = 0$

$F_B = \frac{pL}{2} - \frac{M}{3L}$

$\sum F_y = 0$

$F_A + F_B - p \cdot \frac{3L}{2} = 0$

$F_A = p \cdot L + \frac{M}{3L}$

Hajlítónyomaték: fo.:

$M_B(x) = -M - F_B \cdot x - \frac{px}{2} \cdot \frac{x}{3L} \cdot \frac{x}{3} = -M + \frac{Mx}{3L} - \frac{Lpx}{2} + \frac{px^3}{18L}$

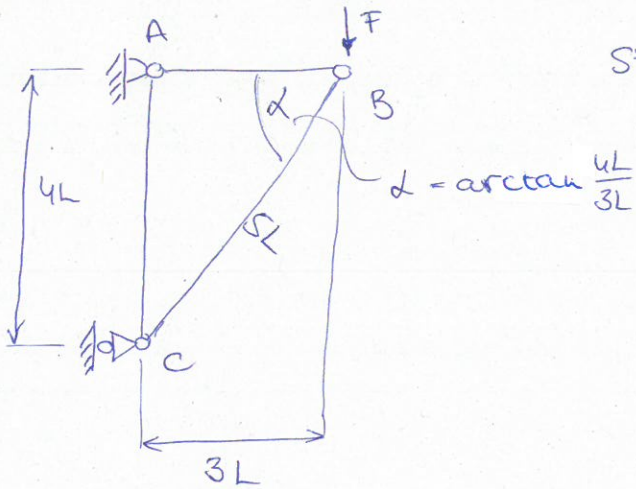
Nyírást elhanyagoljuk, N és  $M_t$  nincs:

$\varphi = \frac{\partial U}{\partial M} = \frac{\partial U_{M_B}}{\partial M} = \frac{1}{IE} \int_0^{3L} M_B(x) \cdot \frac{\partial M_B(x)}{\partial M} dx = \frac{1}{IE} \int_0^{3L} \frac{(3L-x)^2(3Lx+px^2)}{54L^2} dx = \dots = \frac{21L^3 p}{40 \cdot IE} = 2,8^\circ$

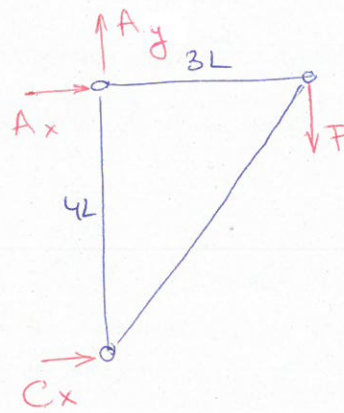
$\frac{\partial M_B(x)}{\partial M} = \frac{x}{3L} - 1$



7.7 Rácsos szerkezet: B km. függőleges elmozdulása?



SZTA'



$$\sum M_{(A)} = 0 \quad C_x \cdot 4L - F \cdot 3L = 0$$

$$C_x = \frac{3}{4} F$$

$$\sum F_x = 0 \quad A_x + C_x = 0$$

$$A_x = -C_x = -\frac{3}{4} F$$

$$\sum F_y = 0 \quad A_y - F = 0$$

$$A_y = F$$

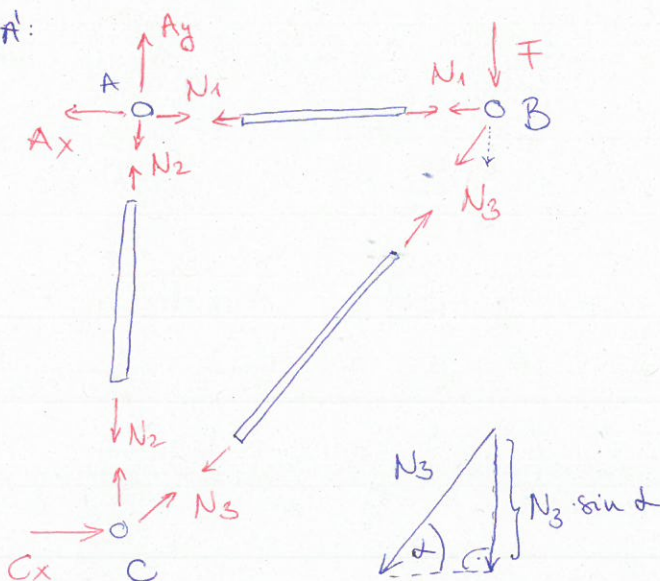
Rácsos szerkezet, terhelés csak a csuklóban van.  
 → Csak ráddirányú erők → Csak NORMAL igénybevitel!

$$U = U_N$$

B lehajlása:  $f_B = \frac{\partial U}{\partial F} = \frac{\partial U_N}{\partial F}$

$U_N$  a rácsos rúd alakváltozási energiájából tevődik össze:

SZTA':



Csuklóra egyensúlyi egyenletek:

$$A: \sum F_x = 0 \quad N_1 - |A_x| = 0$$

$$N_1 = |A_x| = \frac{3}{4} F$$

$$\sum F_y = 0 \quad |A_y| - N_2 = 0$$

$$N_2 = |A_y| = F$$

$$B: \sum F_y = 0 \quad -F - N_3 \cdot \sin \alpha = 0$$

$$N_3 = -\frac{F}{\sin \alpha} = -\frac{5}{4} F$$

Alatrodatorasi energia  $\geq 0$ , tehát absz. értéket kellenek.

$$N_1 = \frac{3}{4} F \rightarrow \frac{\partial N_1}{\partial F} = \frac{3}{4}$$

$$N_2 = F \rightarrow \frac{\partial N_2}{\partial F} = 1$$

$$N_3 = \frac{5}{4} F \rightarrow \frac{\partial N_3}{\partial F} = \frac{5}{4}$$

$$\delta_B = \frac{\partial U_1}{\partial F} + \frac{\partial U_2}{\partial F} + \frac{\partial U_3}{\partial F} = \frac{1}{AE} \left[ \int_0^{3L} N_1 \frac{\partial N_1}{\partial F} ds + \int_0^{4L} N_2 \frac{\partial N_2}{\partial F} ds + \int_0^{5L} N_3 \frac{\partial N_3}{\partial F} ds \right] =$$

$$= \frac{1}{AE} \left[ \int_0^{3L} \frac{3}{4} \cdot \frac{3}{4} F ds + \int_0^{4L} 1 \cdot F ds + \int_0^{5L} \frac{5}{4} \cdot \frac{5}{4} F ds \right] = \frac{1}{AE} \left[ \frac{27}{16} FL + 4FL + \frac{125}{16} FL \right]$$

$$\Rightarrow \delta_B = \frac{27FL}{2AE}$$