

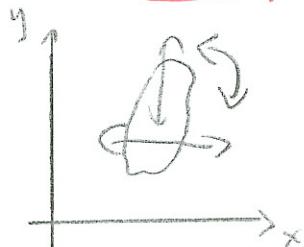
## 7. GYAK

# EGYSZERŰ SÍKBELI SZERKEZETEK STATIKAI FELADATAI

### • egyszerű síkbeli szerkezet:

- stabilitásnak nincs

$$n = 3$$



- felírható skaláris statikai egyenletek száma: 3

$$\begin{aligned} F_x = 0 \\ F_y = 0 \\ M_a = 0 \end{aligned} \quad \begin{array}{l} \text{vetületi} \\ \text{egyenletek} \\ \text{nyomatéki} \\ \text{egyenletek} \end{array}$$

### • Kényszerek csoporthozosítása:

	előforduló	márvoltakú	hamarforduló
leírótt mab. felét. néme	$N_h = 1$	$N_h = 2$	$N_h = 3$
ismertetett támogatói elrendezés néme	1	2	3
néldu	rid/bütlé	csatlakozó	befalazós

### • statikailag határozott szerkezet

feltételek:  $n = N_h \Rightarrow N_h = 3 \Rightarrow 3$  lehetségek:

- 3 db előforduló hengerről  $\Rightarrow$  3 módus szerkezet (3x erőrendszer)
- 1 db előforduló + 1 db márvoltakú hengerről  $\Rightarrow$  kettőmáni tartó
- 1 db hamarforduló hengerről  $\Rightarrow$  lefalaírt tartó

ha  $n > N_h \Rightarrow$  test monogikus, lólilis nyugalmában lehet

de  $n < N_h \Rightarrow$  test nyugalmában nem, statikailag határozatlan

7.3.

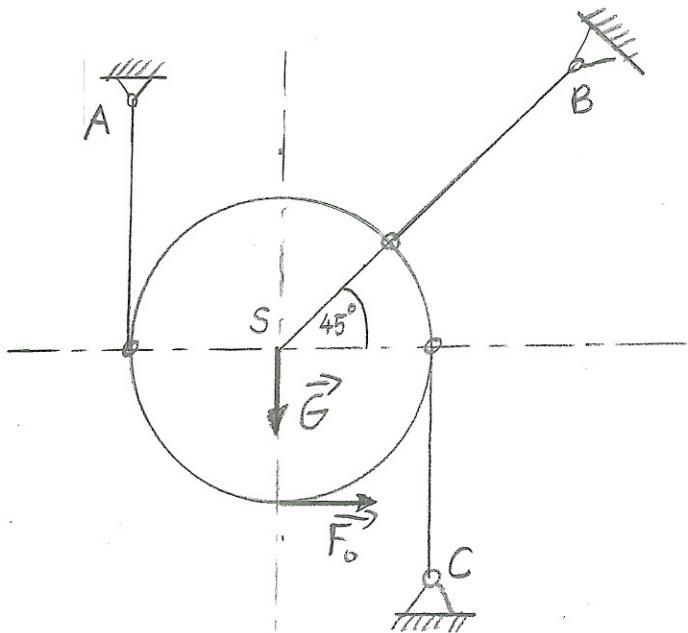
- adott: körlemez B növelés megtámasztással

$$G = F_0 = 5 \text{ kN}$$

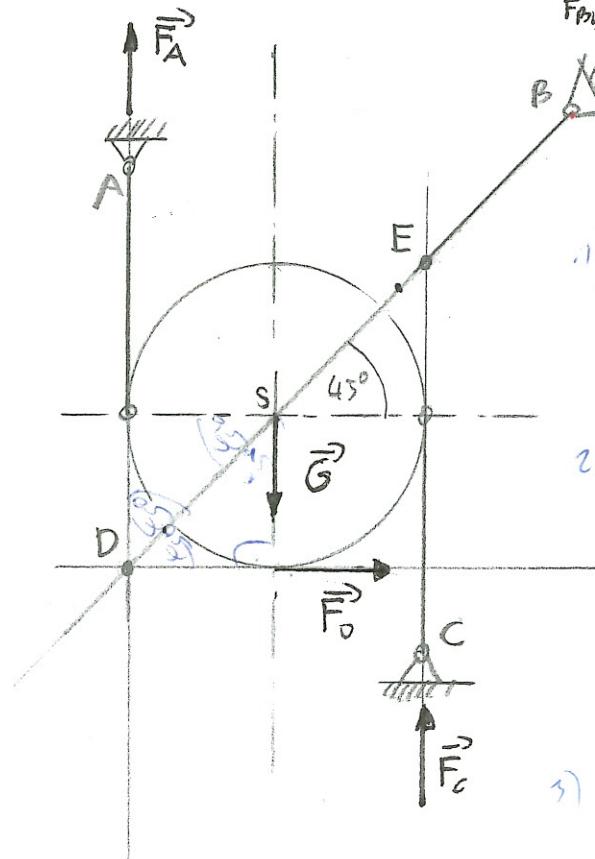
- Feladat: támantőriök

$$\vec{F}_A, \vec{F}_B, \vec{F}_C$$

- námitámasztással
- nehelytéssel



a) Megoldás Ritter módszerrel:



• Az iránytól független támantőriök metrénegy pontjaira (D és E) felirva normálisíti a gyorsulási egységeket:

$$1) M_d = 0 = -RG + 2RF_{cy}$$

$$\Rightarrow F_{cy} = \frac{RG}{2R} = \frac{G}{2} = 2,5 \text{ kN} \quad (1)$$

$$2) M_e = 0 = RG - 2RF_A + 2RF_0$$

$$\begin{aligned} \Rightarrow F_A &= \frac{RG + 2RF_0}{2R} = \frac{G + 2F_0}{2} = \\ &= \frac{5 + 2 \cdot 5}{2} = 7,5 \text{ kN} \quad (1) \end{aligned}$$

$$3) F_x = 0 = F_0 + F_{bx}$$

$$\Rightarrow F_{bx} = -F_0 = -5 \text{ kN} \quad (\leftarrow)$$

$$\vec{F}_A = (7,5 \hat{i}) \text{ kN}$$

$$\vec{F}_B = (-5 \hat{i} - 5 \hat{j}) \text{ kN}$$

$$\vec{F}_C = (2,5 \hat{j}) \text{ kN}$$

$$4) F_y = 0 = G + F_A + F_C + F_{by}$$

$$\begin{aligned} \Rightarrow F_{by} &= G - F_A - F_C = 5 - 7,5 - 2,5 = \\ &= -5 \text{ kN} \quad (\downarrow) \end{aligned}$$

### b) Megoldás Culmann - módszerrel

-  $\vec{F}_R$  iránytól és irányítóinek:

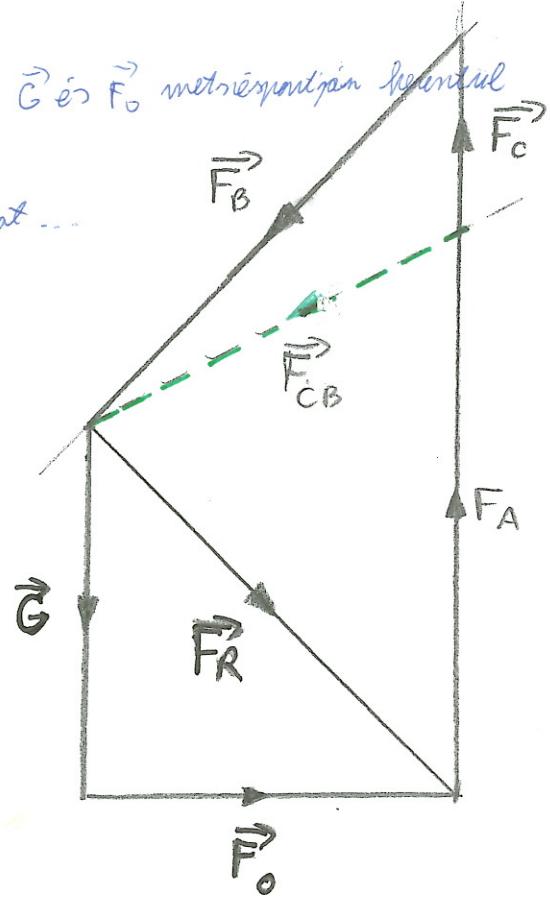
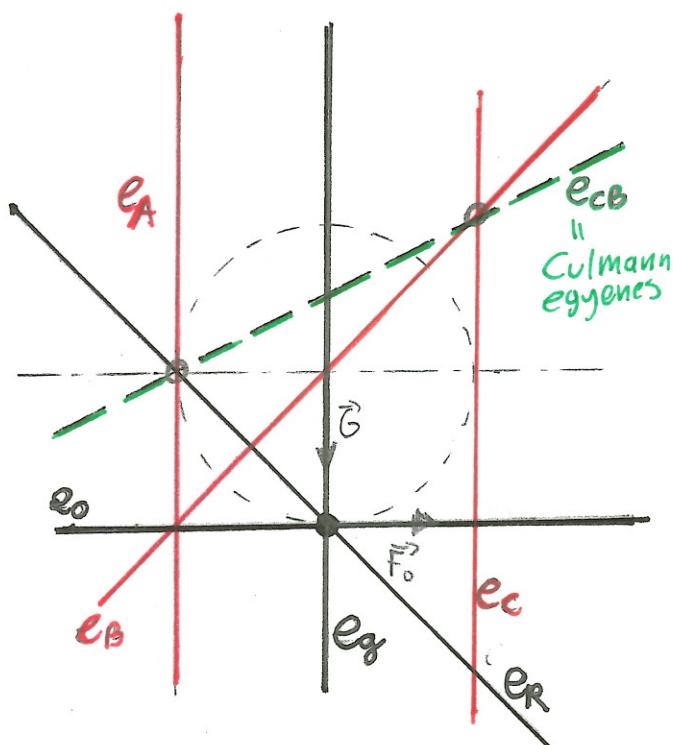


$$\begin{aligned} \text{testi erő} & \quad \text{támunkérés} \\ \vec{G} + \vec{F}_o + \vec{F}_A + \vec{F}_B + \vec{F}_C &= \vec{0} \\ \vec{F}_R & \quad \vec{F}_{BC} \\ \vec{F}_R + \vec{F}_A + \vec{F}_{BC} &= \vec{0} \end{aligned}$$

- meghatározás módja:

- ① elvállam  $\Rightarrow \vec{F}_R$
- ② mér. aláírva  $\vec{F}_o$ -rel párhuzamos  $\vec{G}$  és  $\vec{F}_o$  metszéspontján keressük  
 $\Rightarrow e_R$
- \* ③ imunitől függetlenül 3 módos feladat ...

Szerkezetábrával



erőábra  
1cm  $\Delta$  1kN

\* - SZE: ismert  $e_g, e_o, e_A, e_B, e_C$  hatarvonalaik

-  $\vec{F}_A$ :  $\vec{G}$  és  $\vec{F}_o$  fekvetele  $\Rightarrow \vec{F}_R$

- SZE:  $\vec{F}_R$ -vel  $\parallel \vec{G}$  és  $\vec{F}_o$  metszéspontján keressük  $\Rightarrow e_R$

-  $\vec{F}_{BC}$  hatarvonala ( $e_{BC}$  = Culmann egyenes)

$\rightarrow$  átmegy  $e_B$  és  $e_C$  metszéspontjain mivel  $\vec{F}_{BC} = \vec{F}_B + \vec{F}_C$

$\rightarrow$  átmegy  $e_A$  és  $e_R$  metszéspontjain (3 rési szabály)

-  $\vec{F}_A$ :  $-\vec{F}_R$ -t egyszerűsítve  $e_{BC}$  és  $e_A$  hatarvonualakon  $\Rightarrow \vec{F}_m$  ( $\vec{F}_A$ )

$-\vec{F}_{BC}$ -t  $e_B$  és  $e_C$  irányába komponálva hozzuk  $\Rightarrow \vec{F}_m$  ( $\vec{F}_C$ )

7.2.

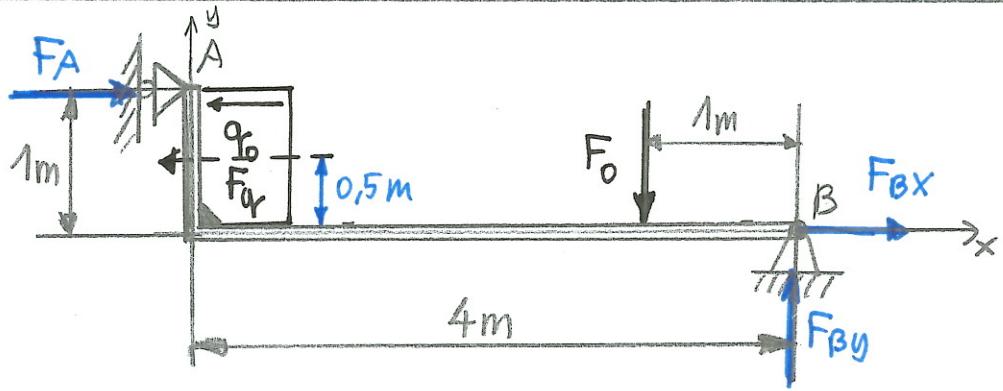
• adott:

$$q_0 = 8 \text{ kN/m}$$

$$F_0 = 4 \text{ kN}$$

• Feladat:

$$\vec{F}_A, \vec{F}_B$$



• A meghonló erőrendszere eredője:  $F_q = q_0 \cdot 1 = 8 \text{ kN} (\leftarrow)$

d)

támasztóerők meghatározása néhánytalssal  $\Rightarrow$  egyszerűbb megoldások:

① nyomástelei egyenlet a csuklós megtámasztás pontjára (B pont)

$$M_B = 0 = 1 \cdot F_0 + 0,5 \cdot F_q - 1 \cdot F_A \Rightarrow \boxed{F_A} = F_0 + 0,5 F_q = 4 + 0,5 \cdot 8 = 8 \text{ kN} (\rightarrow)$$

② x irányú részlegi egyenlet:

$$F_x = 0 = F_A - F_q + F_{Bx} \Rightarrow \boxed{F_{Bx}} = -F_A + F_q = -8 + 8 = 0 \text{ kN}$$

③ y irányú részlegi egyenlet:

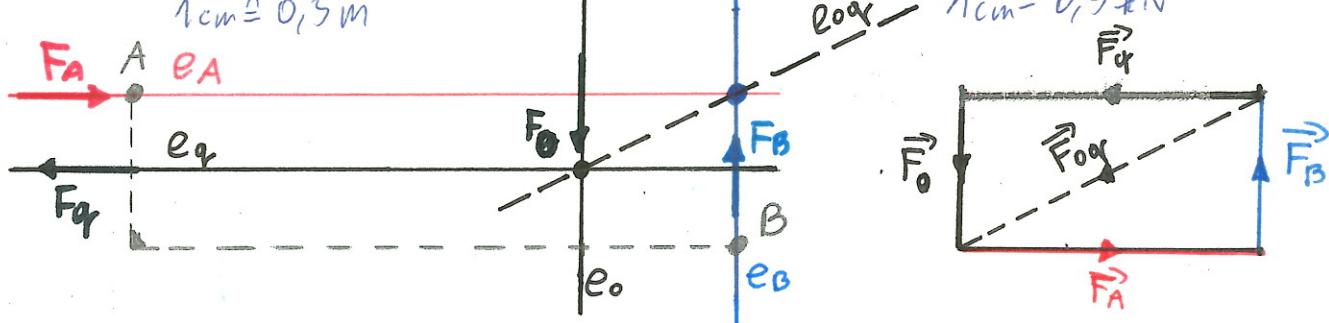
$$F_y = 0 = -F_0 + F_{By} \Rightarrow \boxed{F_{By}} = F_0 = 4 \text{ kN} (\uparrow)$$

$$\vec{F}_A = (8\vec{i}) \text{ kN} \quad \vec{F}_B = (4\vec{j}) \text{ kN}$$

b)

szerkezetábra

$$1 \text{ cm} \hat{=} 0,5 \text{ m}$$



rekurzív lépései:

① sz.á  $\Rightarrow$  merőleges és 3 ismert hatásirány (e\_q, e\_0, e\_A) lerajolása

② e.i  $\Rightarrow$   $\vec{F}_q \leftrightarrow \vec{F}_0$  felváltva  $\Rightarrow \vec{F}_{0q}$  kinekentése

③ sz.á  $\Rightarrow$   $e_{0q}$  lerajolása  $\rightarrow \parallel \vec{F}_{0q}$ -val

$\rightarrow$  átmegy  $e_0$  és  $e_q$  metrónaptíján

④ sz.á  $\Rightarrow$   $e_B$  lerajolása minden  $\vec{F}_A + \vec{F}_0 + \vec{F}_{0q} = \vec{0} \Rightarrow e_B$  átmegy  $e_A$  és  $e_{0q}$  metrónaptíján

⑤ e.i  $\Rightarrow \vec{F}_{0q}$  ezenmelyikre  $e_A$  és  $e_B$  határolóinak

7.1.

- Oldalra:

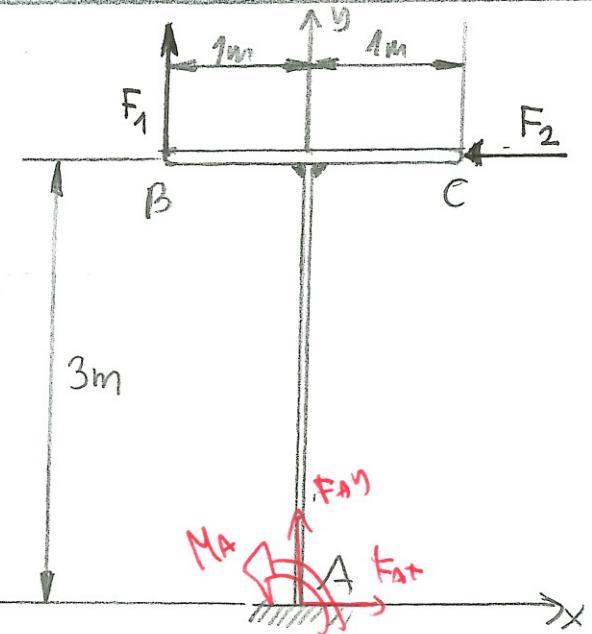
$$F_1 = 3 \text{ kN}$$

$$F_2 = 1 \text{ kN}$$

- Feladat:

befogalmával elhelyezett támantóiról

$$(\vec{F_A}, \vec{M_A})$$



- Egyenletek szereplők:

$$F_x = 0 = -F_2 + F_{Ax} \Rightarrow F_{Ax} = F_2 = 1 \text{ kN} (\rightarrow)$$

$$F_y = 0 = F_1 + F_{Ay} \Rightarrow F_{Ay} = -F_1 = -3 \text{ kN} (\downarrow)$$

$$M_A = 0 = -1F_1 + 3F_2 + M_A \Rightarrow M_A = 1F_1 - 3F_2 = 1 \cdot 3 - 3 \cdot 1 = 0$$

$$\vec{F_A} = (\vec{i} - 3\vec{j}) \quad \vec{M_A} = \vec{0}$$

7.4.

- adott: háromnig 3 molas megtámasztással

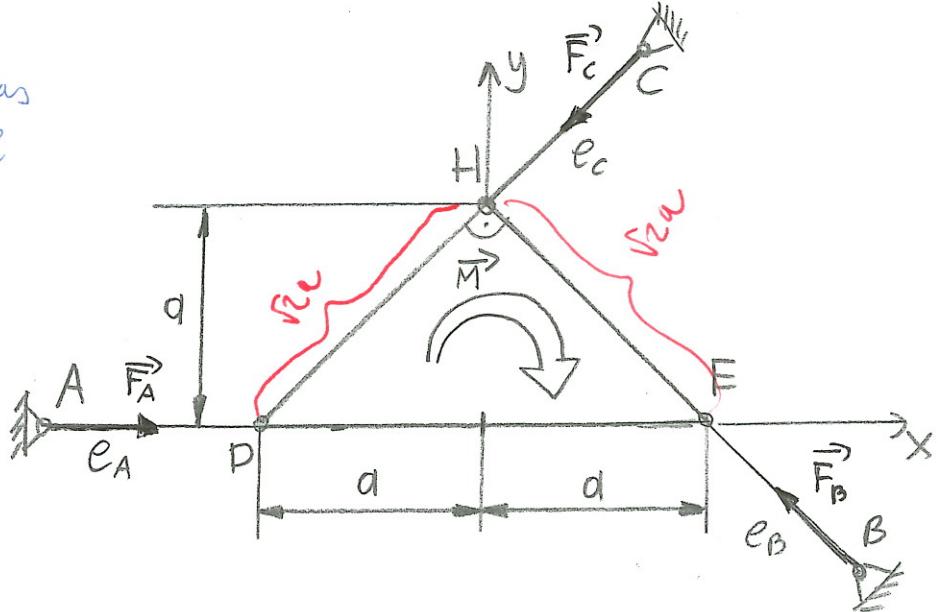
$$d = 2 \text{ m}$$

$$M = 6 \text{ kNm}$$

- Feladat:

$$\vec{F}_A, \vec{F}_B, \vec{F}_C$$

művítással



Megoldás: Ritter-modellnel

$$M_e = O = -M + \sqrt{2}a \cdot F_C \Rightarrow F_C = \frac{M}{\sqrt{2}a} = \frac{6}{\sqrt{2} \cdot 2} = \frac{3}{\sqrt{2}} = 2,12 \text{ kN} (\checkmark)$$

$$M_h = O = -M + a \cdot F_A \Rightarrow F_A = \frac{M}{a} = \frac{6}{2} = 3 \text{ kN} (\rightarrow)$$

$$M_d = O = -M + \sqrt{2}a F_B \Rightarrow F_B = \frac{M}{\sqrt{2}a} = \frac{6}{\sqrt{2} \cdot 2} = \frac{3}{\sqrt{2}} = 2,12 \text{ kN} (\text{R})$$

$$F_A = 3 \text{ kN} (\rightarrow) \quad F_B = 2,12 \text{ kN} (\text{R}) \quad F_C = 2,12 \text{ kN} (\checkmark)$$

$$\vec{F}_A = (3\vec{i}) \text{ kN}$$

$$\begin{aligned} \vec{F}_B &= -2,12 \cdot \cos 45^\circ \vec{i} + 2,12 \sin 45^\circ \vec{j} = \\ &= (-1,5 \vec{i} + 1,5 \vec{j}) \text{ kN} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \vec{F}_C &= -2,12 \cos 45^\circ \vec{i} - 2,12 \sin 45^\circ \vec{j} = \\ &= (-1,5 \vec{i} - 1,5 \vec{j}) \text{ kN} \end{aligned}$$

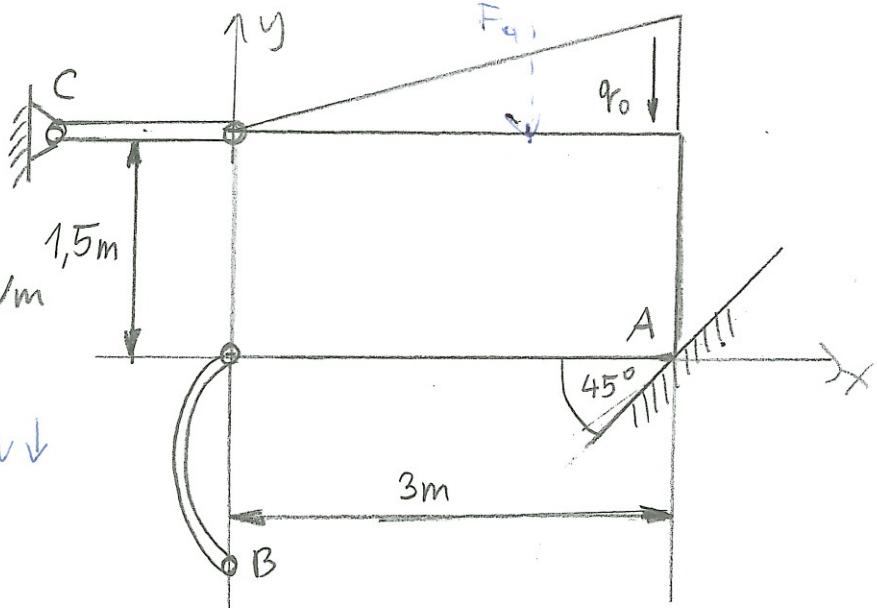
6.4.

• adott: lánd ábra

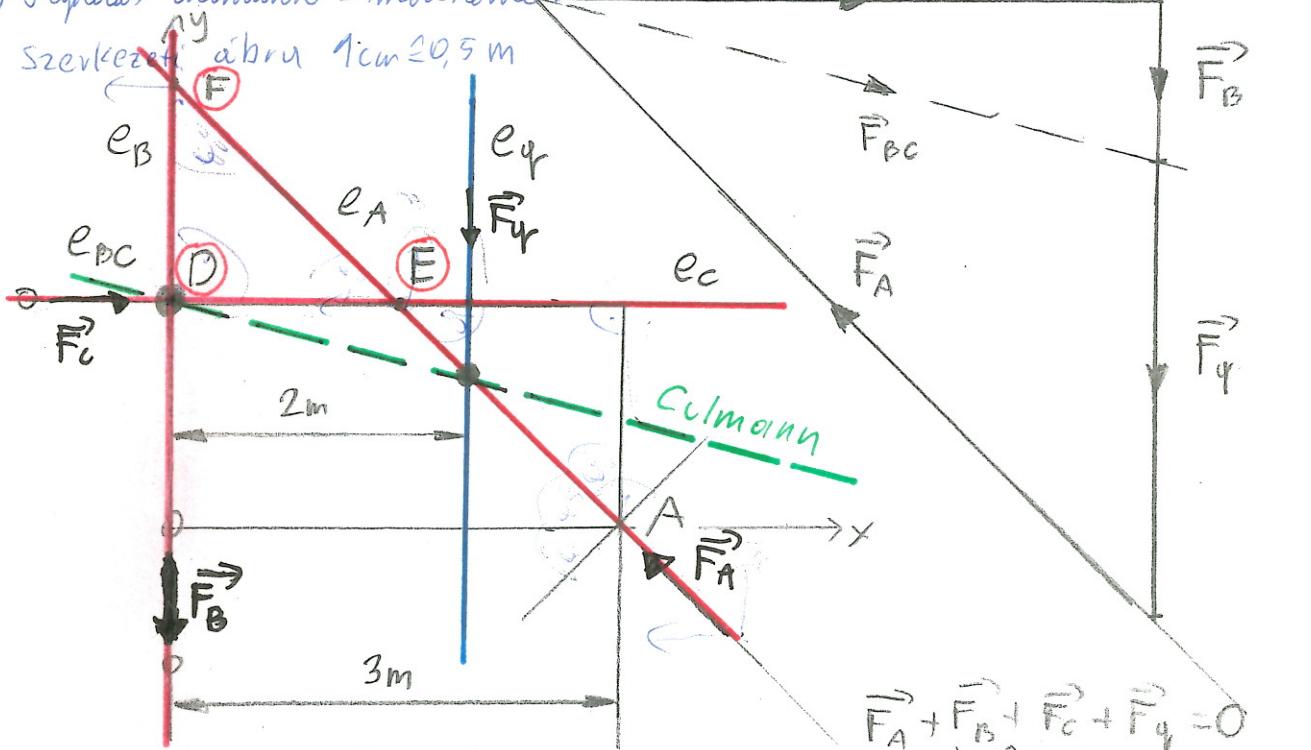
• Feladat: töréntörök

$$q_{0,\max} = 4 \text{ kN/m}$$

$$F_y = \frac{1}{2} q_{0,\max} \cdot l = 6 \text{ kN} \downarrow$$



a) Megoldás Culmann - módszerrel:



b) Megoldás Ritter - módszerrel

$$M_d = 0 = -2F_y + 1,5F_{Ay} \Rightarrow F_{Ay} = \frac{2F_y}{1,5} = 8 \text{ kN} (\uparrow)$$

$$M_d = 0 = -2F_y + 1,5F_{Ax} \Rightarrow F_{Ax} = \frac{2F_y}{1,5} = 8 \text{ kN} (\leftarrow)$$

$$M_e = 0 = -0,5F_q - 1,5F_B \Rightarrow F_B = \frac{-0,5F_q}{1,5} = -2 \text{ kN} (\downarrow)$$

$$M_f = 0 = -2F_q + 1,5F_c \Rightarrow F_c = \frac{2F_q}{1,5} = 8 \text{ kN} (\rightarrow)$$

$$\vec{F}_A = (8\vec{i} + 8\vec{j}) \text{ kN} \quad \vec{F}_B = (-2\vec{i}) \text{ kN} \quad \vec{F}_c = (8\vec{i}) \text{ kN}$$

# CULMANN SZERKESZTÉS

## • gondolatmenete:

Összegünk hét ismertető támavetőről ( $\vec{F}_B$  és  $\vec{F}_C$ )

$\Rightarrow$  felsőtűt rímaozunk 3 előre egyszerűsítve

$$\vec{F}_A + \vec{F}_B + \vec{F}_C + \vec{F}_q = \vec{0}$$

$$\vec{F}_A + \overset{\psi}{\vec{F}_{BC}} + \vec{F}_q = \vec{0}$$

## • lépései:

I. SZE: ① megvizsgáljuk a merkőzetes 4 ismert határonnalat ( $l_A, l_B, l_C, l_q$ )

② levezessük  $\vec{F}_{BC}$  határonnalát ( $l_{BC}$ ) = Culmann egyenes meghatározása:

1)  $l_{BC}$  általános  $l_B$  és  $l_C$  metrénéljén, mivel

$$\vec{F}_{BC} = \vec{F}_B + \vec{F}_C$$

2)  $l_{BC}$  általános  $l_A$  és  $l_q$  metrénéljén, mivel

$$\vec{F}_A + \vec{F}_q + \vec{F}_{BC} = \vec{0}$$

II. FA: ① az ismert  $\vec{F}_q$ -t egyszerűsítve  $l_{BC}$  is  $l_A$  határonnálakon

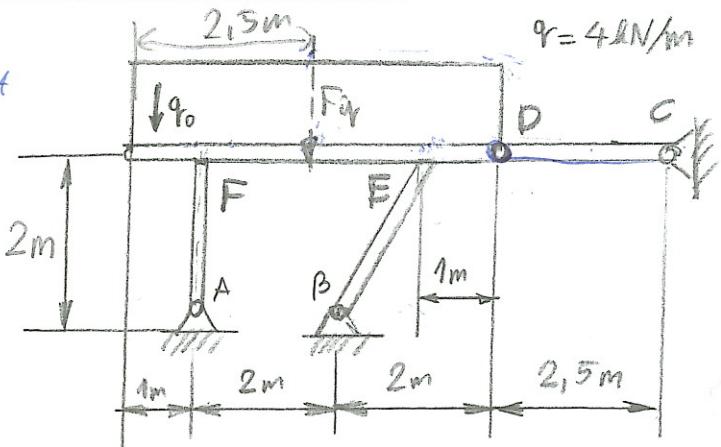
tehát  $\vec{F}_q$  két végpontján által párhuzamosan húzzunk  $l_{BC}$ -rel és  $l_A$ -rel, a metszéspontban fejtjük ki  $\vec{F}_{BC}$ ,  $\boxed{\vec{F}_A}$

②  $\vec{F}_{BC}$ -t  $l_B$  és  $l_C$  irányú komponensekre bontjuk, tehát

$\vec{F}_{BC}$  két végpontján húzzuk által párhuzamosan húzzunk  $l_B$ -rel és  $l_C$ -rel, a metszéspontban írunk ki  $\boxed{\vec{F}_B}, \boxed{\vec{F}_C}$

6.3.

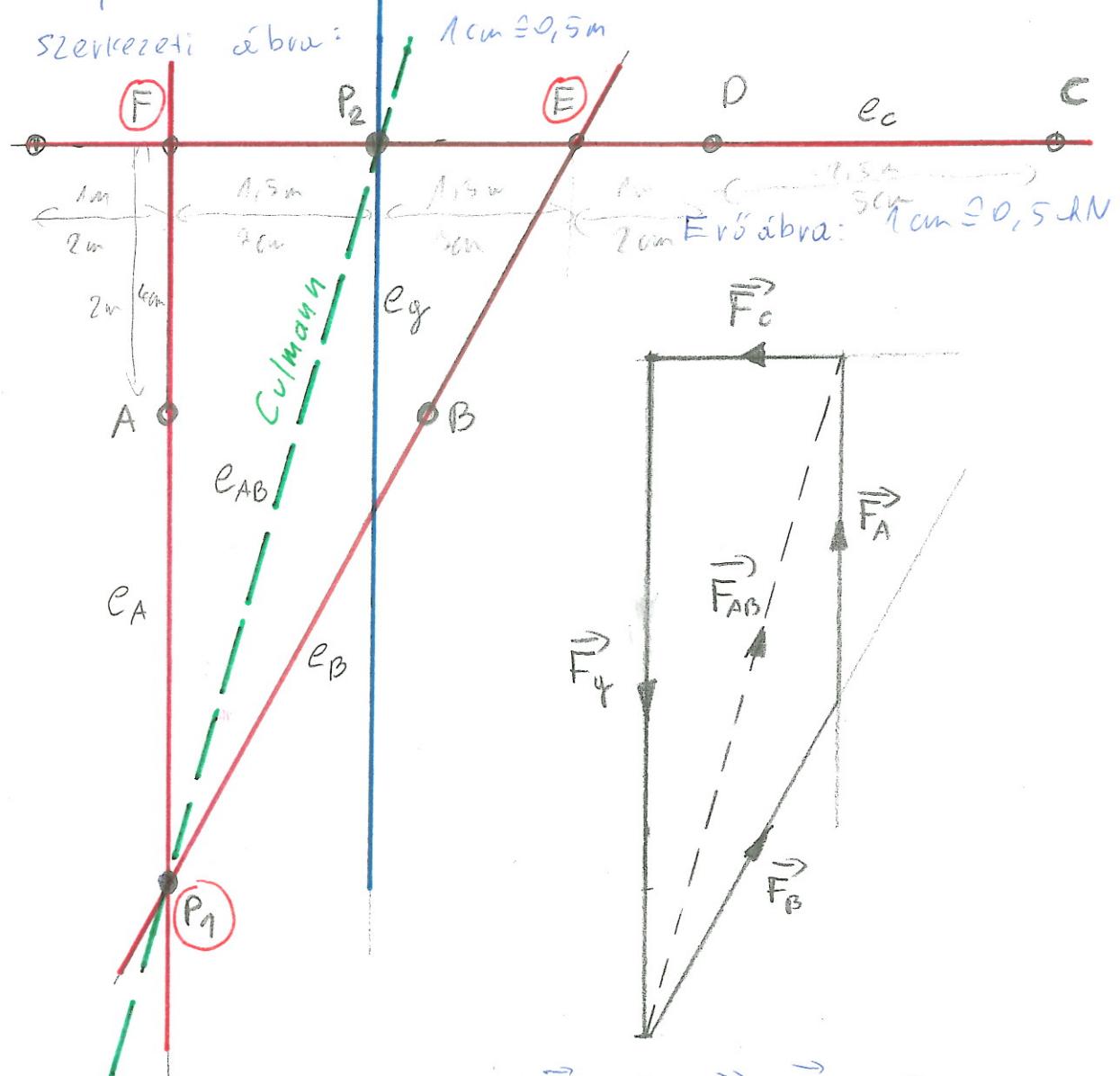
- adott: drábnán látható mű, melnet  
3 másik műből támuntunk meg  
- méretű, terhelés (ábra)
- feladat: támántörök  
a) reakcióval  
b) módszerrel



### a) Megrögzés Culmann - módszerrel

$$F_q = q \cdot l = 4 \cdot 5 = 20 \text{ kN} \quad \text{és a megrögzött terhelés felével van}$$

Szerkezeti ábra:



$$\sum F_y = 0 \Rightarrow F_q + F_c + F_A + F_B = 0$$

b) megalolás Ritter módszerrel:

$$M_f=0 = -1,5F_q + 3F_{By} \Rightarrow F_{By} = \frac{1,5F_q}{3} = 10 \text{ kN} (\uparrow)$$

$$M_f=0 = -1,5F_q + 6F_{Bx} \Rightarrow F_{Bx} = \frac{1,5F_q}{6} = 5 \text{ kN} (\rightarrow)$$

$$M_e=0 = 1,5F_q - 3F_A \Rightarrow F_A = \frac{1,5F_q}{3} = 10 \text{ kN} (\uparrow)$$

$$M_{p_1}=0 = -1,5F_q + 6F_c \Rightarrow F_c = \frac{1,5F_q}{6} = 5 \text{ kN} (\leftarrow)$$

$$\vec{F}_A = (10\vec{j}) \text{ kN} \quad \vec{F}_B = (5\vec{i} + 10\vec{j}) \text{ kN} \quad \vec{F}_c = (-5\vec{i}) \text{ kN}$$

alt. mód

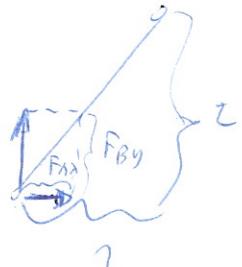
$$M_e=0 \Rightarrow F_A$$

$$M_{p_1}=0 \Rightarrow F_c$$

$$F_x=0 \Rightarrow F_{Bx} (\Rightarrow F_{By})$$

$$F_y=0 \Rightarrow F_{By}$$

$$\frac{F_{By}}{F_{By}} = \frac{2}{7}$$



6.2.

- előbb: Egyszerűsítésre keremben

$$\vec{G} = (-400\vec{j}) \text{ N}$$

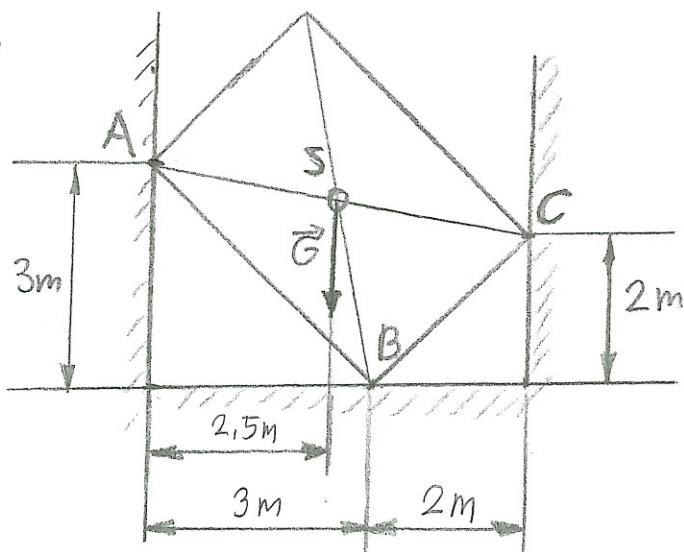
$$M_{ox} = 0$$

mérték ( $\rightarrow$  ábra)

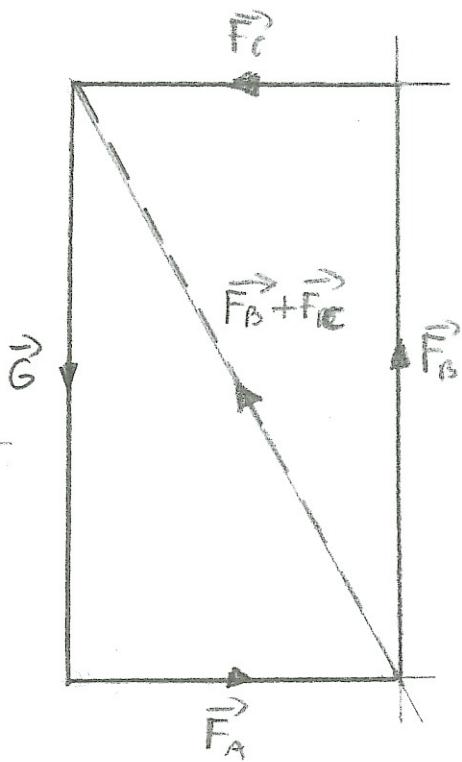
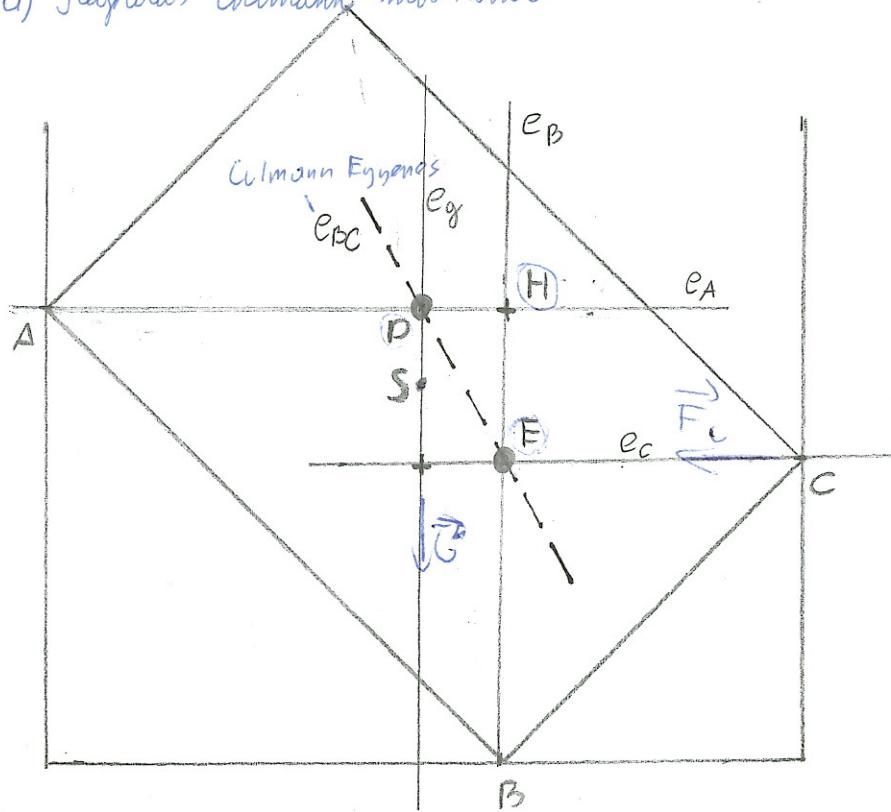
- feladat: támogatók

a) merkanténnal

b) mámitással



a) Megoldás Culmann módszerrel



$$\vec{G} + \underbrace{\vec{F}_A + \vec{F}_B + \vec{F}_C}_{= 0} = 0$$

b) Megoldás mámitással:

$$M_e = 0 = 0,5G - 1F_A \Rightarrow F_A = \frac{-0,5G}{-1} = 0,5G = 200 \text{ N} \quad (\rightarrow)$$

$$M_h = 0 = -1 \cdot F_c + 0,5G \Rightarrow F_c = \frac{-0,5G}{-1} = 0,5G = 200 \text{ N} \quad (\leftarrow)$$

$$F_y = 0 = -G + F_B \Rightarrow F_B = G = 400 \text{ N} \quad (\uparrow)$$

$$F_A = (200\vec{i}) \text{ N} \quad F_c = (-200\vec{i}) \text{ N} \quad F_B = (400\vec{j}) \text{ N}$$