

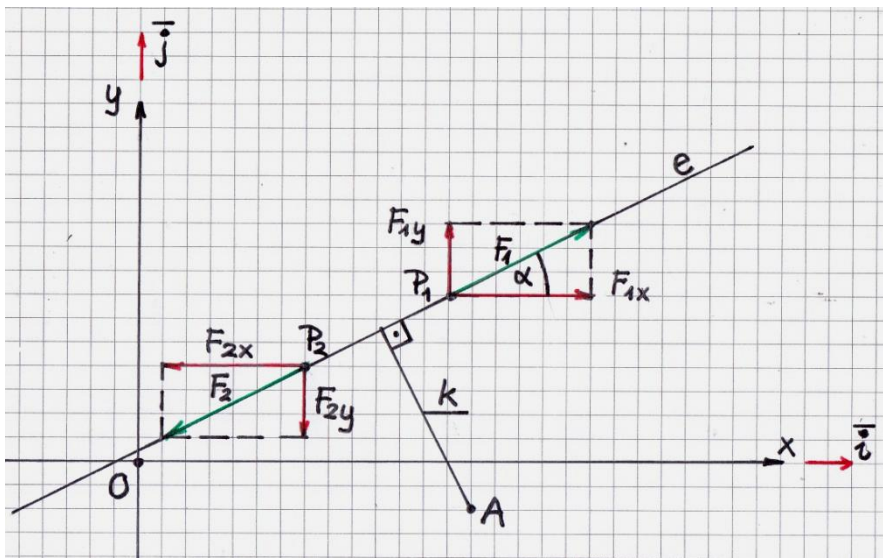
A síkbeli Statika egyensúlyi egyenleteiről

Statikai tanulmányaink egyik mérföldköve az egyensúlyi egyenletek belátása és sikeres alkalmazása. Most egy erre vonatkozó lehetséges tanulási / tanítási útvonalat vázolunk fel.

Az alapgondolat kifejtése az alábbi 3 lépésben történik:

- ~ az egyensúlyi axióma alkalmazása;
- ~ a vetületi tétel alkalmazása;
- ~ a nyomatéki tétel alkalmazása.

A részletezéshez tekintsük az 1. ábrát is!



1. ábra

Itt az \mathbf{F}_1 és \mathbf{F}_2 vektorú legegyszerűbb egyensúlyi erőrendszert tüntettük fel.

A Statika két erő eredőjéről szóló, valamint az egyensúlyi axiómájának megfelelően:

$$\mathbf{R} = \mathbf{F}_1 + \mathbf{F}_2 = \mathbf{0} \rightarrow R = \sqrt{R_x^2 + R_y^2} = 0 \rightarrow R_x = 0, R_y = 0. \quad (1)$$

Ekkor (1) -ből:

$$\mathbf{F}_1 = -\mathbf{F}_2 \rightarrow |\mathbf{F}_1| = |-\mathbf{F}_2| = F. \quad (2)$$

Továbbá a vetületi tétel szerint:

$$R_x = F_{1x} + F_{2x}, \quad (3)$$

$$R_y = F_{1y} + F_{2y}. \quad (5)$$

Ámde

$$\mathbf{R} = \mathbf{R}_x + \mathbf{R}_y = R_x \cdot \mathbf{i} + R_y \cdot \mathbf{j}, \quad (6)$$

ahol \mathbf{i} és \mathbf{j} a koordináta - tengelyek menti egységvektorok.

Most (1), (3), (5) és (6) szerint:

$$R_x = F_{1x} + F_{2x} = 0 , \quad (7 / 1)$$

vagy

$$\boxed{\sum_{i=1}^2 F_{ix} = 0 .} \quad (7 / 2)$$

Hasonlóan:

$$R_y = F_{1y} + F_{2y} = 0 , \quad (8 / 1)$$

vagy

$$\boxed{\sum_{i=1}^2 F_{iy} = 0 .} \quad (8 / 2)$$

Majd a nyomatéki tétel szerint egy tetszőleges A pontra vett nyomatékkal, (2) - vel is:

$$R \cdot k_R = F_2 \cdot k_2 - F_1 \cdot k_1 = F \cdot k - F \cdot k = 0 , \quad (9 / 1)$$

azaz

$$\boxed{\sum_{i=1}^2 M_{F_i}^A = 0 .} \quad (9)$$

Azt kaptuk, hogy az egyensúlyi axióma erőrendszerére vonatkozóan fennállnak a beke - retezett egyenletek.

Azonban mi tetszőleges síkbeli erőrendszer egyensúlyát kifejező feltételi egyenleteket keresünk, vagyis olyanokat, melyek $n > 2$ esetén is érvényesek, ahol n az erőrendszert alkotó erők darabszáma. A keresett, az általánosabb esetre vonatkozó egyensúlyi egyen - leteket rögtön megkaphatjuk az előzőekből, az alábbi megfontolásokkal.

Most vegyük úgy, hogy az \mathbf{F}_1 és \mathbf{F}_2 erők egy - egy

$\sim E_I (\mathbf{E}_1, \mathbf{E}_2, \dots, \mathbf{E}_m)$ és

$\sim E_{II} (\mathbf{E}_{m+1}, \mathbf{E}_{m+2}, \dots, \mathbf{E}_n)$ rész - erőrendszer eredői, melyekre fennáll, hogy:

$$\mathbf{F}_1 = \mathbf{E}_1 + \mathbf{E}_2 + \dots + \mathbf{E}_m = \sum_{i=1}^m \mathbf{E}_i , \quad (10 / 1)$$

$$\mathbf{F}_2 = \mathbf{E}_{m+1} + \mathbf{E}_{m+2} + \dots + \mathbf{E}_n = \sum_{i=m+1}^n \mathbf{E}_i . \quad (10 / 2)$$

A vetületi tétel szerint (10 / 1) és (10 / 2) - ből:

$$F_{1x} = E_{1x} + E_{2x} + \dots + E_{mx} = \sum_{i=1}^m E_{ix} , \quad (11 / 1)$$

$$F_{2x} = E_{m+1,x} + E_{m+2,x} + \dots + E_{n,x} = \sum_{i=m+1}^n E_{ix} . \quad (11 / 2)$$

Hasonlóképpen:

$$F_{1y} = E_{1y} + E_{2y} + \dots + E_{my} = \sum_{i=1}^m E_{iy} , \quad (12 / 1)$$

$$F_{2y} = E_{m+1,y} + E_{m+2,y} + \dots + E_{n,y} = \sum_{i=m+1}^n E_{iy} . \quad (12 / 2)$$

Most (11 / 1) és (11 / 2) összeadásával:

$$F_{1x} + F_{2x} = (E_{1x} + E_{2x} + \dots + E_{mx}) + (E_{m+1,x} + E_{m+2,x} + \dots + E_{n,x}) = \sum_{i=1}^n E_{ix} . \quad (13)$$

Majd (12 / 1) és (12 / 2) összeadásával:

$$F_{1y} + F_{2y} = (E_{1y} + E_{2y} + \dots + E_{my}) + (E_{m+1,y} + E_{m+2,y} + \dots + E_{n,y}) = \sum_{i=1}^n E_{iy} . \quad (14)$$

Ezután (7 / 1) és (13) szerint:

$$\boxed{\sum_{i=1}^n E_{ix} = 0} , \quad (15)$$

majd (7 / 2) és (14) szerint:

$$\boxed{\sum_{i=1}^n E_{iy} = 0} . \quad (16)$$

A (15) és (16) egyenletek a síkbeli Statika *vetületi egyensúlyi egyenletei*, tetszőleges elrendezésű, n darab erőből álló (E) erőrendszer esetén.

Most a nyomatéki tételt alkalmazva az E_I és E_{II} rész - erőrendszerre:

$$-F_1 \cdot k_1 = \sum_{i=1}^m E_i \cdot k_i ; \quad (17)$$

$$F_2 \cdot k_2 = \sum_{i=m+1}^n E_i \cdot k_i ; \quad (18)$$

majd (17) és (18) összeadásával:

$$-F_1 \cdot k_1 + F_2 \cdot k_2 = \sum_{i=1}^m E_i \cdot k_i + \sum_{i=m+1}^n E_i \cdot k_i = \sum_{i=1}^n E_i \cdot k_i ; \quad (19)$$

ezután (9 / 1) és (19) - cel:

$$\sum_{i=1}^n E_i \cdot k_i = 0 \rightarrow \boxed{\sum_{i=1}^n M_{E_i}^A = 0} . \quad (20)$$

A (20) egyenlet a síkbeli Statika *nyomatéki egyensúlyi egyenlete*, tetszőleges elrendezésű, n darab erőből álló (E) erőrendszer esetén.

Megjegyzések:

M1. Szokásosabb a (15), (16), (20) egyensúlyi feltételi egyenletek alábbi alakja:

$$\boxed{\boxed{\sum_{i=1}^n F_{ix} = 0 , \sum_{i=1}^n F_{iy} = 0 , \sum_{i=1}^n M_{F_i}^A = 0} .} \quad (21)$$

M2. Tudjuk, hogy az *A nyomatékvonatkoztatási pont* speciális megválasztásával a (21 / 3) nyomatéki egyenlet akkor is teljesülhet, ha az erőrendszer nincs is egyensúlyban. Ez a helyzet előáll, ha az *A* pont az erőrendszer eredőjének hatásvonalán helyezkedik el. Ez azt is jelenti, hogy (21 / 3) szükséges, de még nem elegendő feltétele az egyensúlynak.

M3. Látjuk, hogy (21) szerint a síkbeli Statika egyensúlyi egyenleteinek száma: 3. Ez azt is jelenti, hogy ezen egyenletek alkalmazásával 3 db ismeretlen határozható meg, az *egyensúlyozási feladat* kapcsán. Például egy *kéttámaszú tartónál* az „A” jelű *fix csuklóban* ébredő **A** reakcióerő A_x és A_y (skaláris) komponense, valamint a „B” jelű *görgős támasz* - nál ébredő **B** reakcióerő **B** (előjeles) nagysága jelenti a 3 db ismeretlen mennyiséget. Ha ez a 3 db egyenlet elegendő az ismeretlenek meghatározásához, akkor a feladatot *statikailag határozottnak* nevezzük. Ellenkező esetben a feladat *statikailag határozatlan*, vagyis az egyensúlyi egyenleteken kívül további – legtöbbször *alakváltozási* – feltételi egyenleteket kell felírunk, hogy ugyanannyi egyenletünk legyen, ahány ismeretlenünk van.

M4. A szakirodalomból (is) tudjuk, hogy a síkbeli Statika 3 db egyensúlyi egyenlete a (21) egyenletek csoportjától eltérő is lehet. Ehhez ld. pl.: [1]! Leggyakrabban mégis a (21) egyenleteket alkalmazzuk.

M5. Jelen írásunkban kerültük a vektoralgebra erősebb használatát; pedig ezzel a segéd - eszközzel sokkal gyorsabban célt érhetünk, az egyensúlyi feltételi egyenletek vizsgálata során is. Például:

$$\mathbf{R} = \mathbf{F}_1 + \mathbf{F}_2;$$

skalárisan végigszorozva ezt a vektoregyenletet az **i** egységvektorral:

$$\mathbf{R} \cdot \mathbf{i} = \mathbf{F}_1 \cdot \mathbf{i} + \mathbf{F}_2 \cdot \mathbf{i} \rightarrow R_x = F_{1x} + F_{2x} .$$

Ez a vetületi tétel egy lehetséges felírási módja, esetünkben.

M6. Érdemes megemlítenünk, hogy a (21) egyenletek egymástól függetlenek. Ez azért fontos, mert ez biztosítja, hogy 3 ismeretlent határozhassunk meg alkalmazásuk - kal. Ha a 3 egyensúlyi egyenlet közül pl. az egyik a másikkal konstans - szorosa lenne, akkor csak 2 független egyenletünk lenne, melyek csak 2 ismeretlen meghatározására lennének elegendőek.

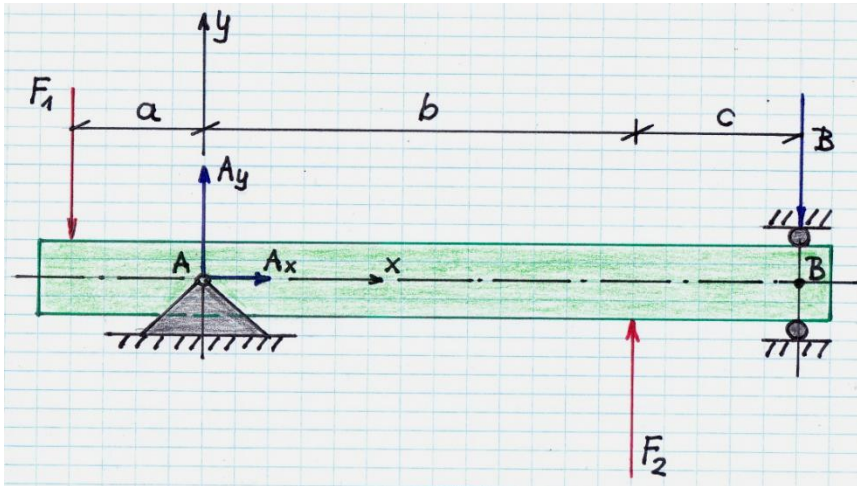
M7. Lényeges információ, hogy a (21) egyenletet – vagy vele egyenértékű egyéb egyenleteket – akár definíciószerűen is rögzíthetnénk, hasonlóan a statikai axiómákhoz. Ezt azért nem tesszük, mert ez durva információvesztéshez vezethetne. Ekkor azonban végig kell rágnunk magunkat a fentihez hasonló gondolatmeneteken, ha jót akarunk.

Most nézzünk néhány tipikus példát az egyensúlyi egyenletek alkalmazására!

1. PÉLDA:

Függőleges hatásvonalú koncentrált erőkkel terhelt, statikailag határozott megtámasztású kéttámaszú tartó egyensúlyozása

Ehhez tekintsük a 2. ábrát is!



2. ábra

Itt egy konzolos kéttámaszú tartót szemléltettünk a megadott külső aktív (piros) és a keresett reakció - erőkkel (kék). Az egyensúlyozási feladat az alábbi.

Adott: F_1, F_2, a, b, c .

Keresett: A_x, A_y, B .

Megoldás

I. *Két vetületi és egy nyomatéki egyenlettel*

A (21) egyenletekkel dolgozunk, kicsit kényelmesebb alakban felírva azokat.

Vízszintes vetületi egyensúlyi egyenlet:

$$\sum F_x = 0 : A_x + 0 = 0 \rightarrow \underline{\underline{A_x = 0}}. \quad (P1 / 1)$$

Nyomatéki egyensúlyi egyenlet az A pontra:

$$\sum M_A = 0 : F_1 \cdot a + F_2 \cdot b - B \cdot (b + c) + A \cdot 0 = 0 \rightarrow \underline{\underline{B = \frac{F_1 \cdot a + F_2 \cdot b}{b + c}}}. \quad (P1 / 2)$$

Függőleges vetületi egyensúlyi egyenlet:

$$\sum F_y = 0 : -F_1 + A + F_2 - B = 0 \rightarrow A = F_1 - F_2 + B . \quad (\text{P1 / 3})$$

Most (P1 / 2) - t (P1 / 3) - ba helyettesítve:

$$\begin{aligned} A &= F_1 - F_2 + \frac{F_1 \cdot a + F_2 \cdot b}{b+c} = F_1 \cdot \left(1 + \frac{a}{b+c}\right) - F_2 \cdot \left(1 - \frac{b}{b+c}\right) = F_1 \cdot \frac{a+b+c}{b+c} - F_2 \cdot \frac{b+c-b}{b+c} = \\ &= F_1 \cdot \frac{a+b+c}{b+c} - F_2 \cdot \frac{c}{b+c}, \quad \text{tehát:} \end{aligned}$$

$$\underline{\underline{A = F_1 \cdot \frac{a+b+c}{b+c} - F_2 \cdot \frac{c}{b+c} .}} \quad (\text{P1 / 4})$$

A kétszer aláhúzott képletek adják a feladat paraméteres megoldását.

II. Egy vetületi és két nyomatéki egyensúlyi egyenlettel

Vízszintes vetületi egyensúlyi egyenlet:

$$\sum F_x = 0 : A_x + 0 = 0 \rightarrow \underline{\underline{A_x = 0 .}} \quad (\text{P1 / 1})$$

Nyomatéki egyensúlyi egyenlet az **A** pontra:

$$\sum M_A = 0 : F_1 \cdot a + F_2 \cdot b - B \cdot (b+c) + A \cdot 0 = 0 \rightarrow \underline{\underline{B = \frac{F_1 \cdot a + F_2 \cdot b}{b+c} .}} \quad (\text{P1 / 2})$$

Nyomatéki egyensúlyi egyenlet a **B** pontra:

$$\sum M_B = 0 : F_1 \cdot (a+b+c) - A \cdot (b+c) - F_2 \cdot c = 0 \rightarrow \underline{\underline{A = F_1 \cdot \frac{a+b+c}{b+c} - F_2 \cdot \frac{c}{b+c} .}} \quad (\text{P1 / 4})$$

Látjuk, hogy a II. megoldás gyorsabb és kényelmesebb itt, mint az I. Fontos körülmény, hogy a II. megoldással kapott eredmény előállításával ellenőriztük az I. megoldással kapott eredményünket. Ezt tesszük szinte minden esetben, a továbbiakban is.

A megoldás során az alábbi előjel - konvenciót alkalmaztuk:

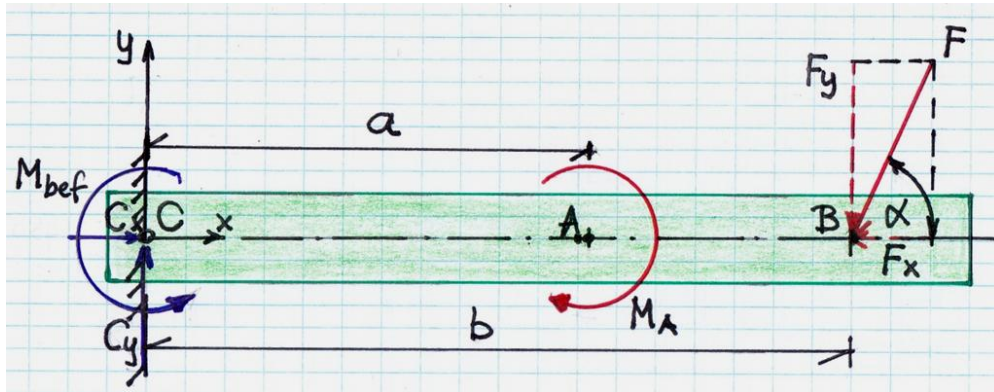
$$\rightarrow : F_x > 0 ; \uparrow : F_y > 0 ; \cup : M > 0 .$$



2. PÉLDA:

Egyik végén befogott, másik végén szabad rúd ferde koncentrált erővel és erőpárral terhelve

Ehhez tekintsük a 3. ábrát is!



3. ábra

Adott: $F, \alpha; M_A; a, b.$

Keresett: $C_x, C_y, M_{bef}.$

Megoldás

$$\rightarrow : C_x - F_x = 0, \text{ innen: } \underline{\underline{C_x = F_x = F \cdot \cos \alpha.}} \quad (\text{P2 / 1})$$

$$\uparrow : C_y - F_y = 0, \text{ innen: } \underline{\underline{C_y = F_y = F \cdot \sin \alpha.}} \quad (\text{P2 / 2})$$

$$\mathcal{O}_C : M_{bef} - M_A - F_y \cdot b = 0, \text{ innen:}$$

$$\underline{\underline{M_{bef} = M_A + F_y \cdot b = M_A + F \cdot \sin \alpha \cdot b.}} \quad (\text{P2 / 3})$$

Látjuk, hogy az a távolság - adatot nem használtuk fel. Ennek az az oka, hogy az erőpár forgatónyomatéka a sík minden pontjára ugyanaz.

Megjegyezzük, hogy

~ a $b = CB$ távolságot a tartó tengelyvonalán mértük;

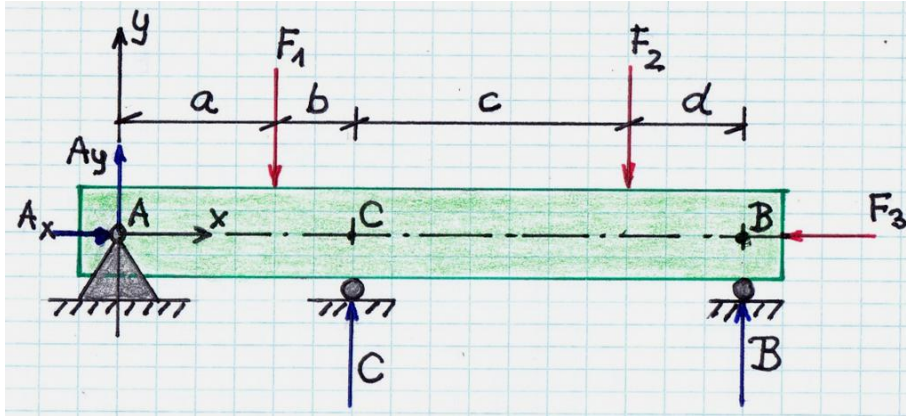
~ a szummás jelek helyett az előző példa végén mutatott nyilas jeleket használtuk az egyensúlyi kijelentések azonosításához.



3. PÉLDA:

Egy fix és két görgős támaszú folytatólagos tartó koncentrált erőkkel terhelve

Ehhez tekintsük a 4. ábrát is!



4. ábra

Adott: $F_1, F_2, F_3; a, b, c, d$.

Keresett: A_x, A_y, B, C .

Ez a feladat egyszerűen statikailag határozatlan, mert a 4 db (A_x, A_y, B, C) ismeretlen meghatározására csak 3 db egyensúlyi egyenlet áll rendelkezésünkre. Utóbbiak:

$$\rightarrow : A_x - F_3 = 0, \text{ innen: } A_x = F_3. \quad (\text{P3 / 1})$$

$$\uparrow : A_y + B + C - F_1 - F_2 = 0. \quad (\text{P3 / 2})$$

$$\mathcal{O}_A : B \cdot (a + b + c + d) + C \cdot (a + b) - F_1 \cdot a - F_2 \cdot (a + b + c) + F_3 \cdot 0 = 0. \quad (\text{P3 / 3})$$

A hiányzó egyenletet / egyenleteket rendszerint szilárdságtani / alakváltozási összefüggésekkel pótoljuk. Ez már inkább a haladó tanulmányok tárgyát képezi.



Ajánlott irodalom:

[1] – **Németh Ferenc**: Mechanika I. – Statika

Panem – McGraw - Hill, Budapest, 1996., 58 ~ 59. o.

Összeállította: **Galgóczi Gyula**
mérnök tanár

Sződliget, 2017. 10. 15.