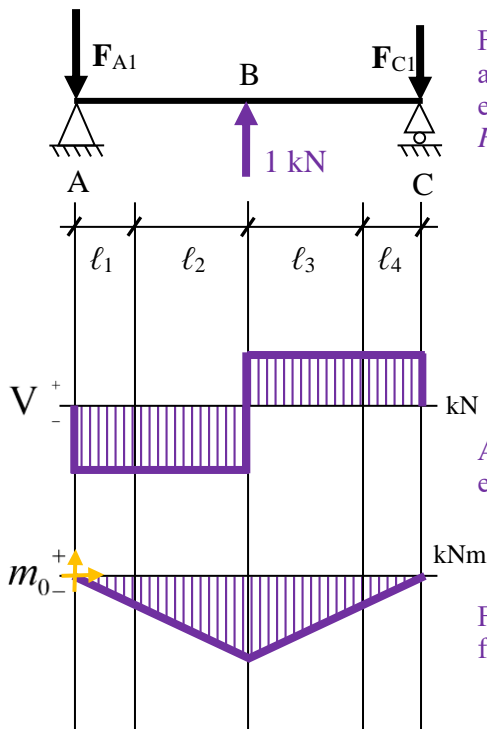


Legyen adott egy, az alábbi ábrán látható terhelésű tartó:  
 $F = 2 \text{ kN}$ ,  $q = 3 \text{ kN/m}$ ,  $M = 4 \text{ kNm}$ ,  $l_1 = 1 \text{ m}$ ,  $l_2 = 3 \text{ m}$ ,  $l_3 = 4 \text{ m}$ ,  $l_4 = 2 \text{ m}$ .

A törzstartót egy szabadsági fokot lekötő kényszer, azaz az egyik görgő elhagyásával kapjuk. Válasszuk a B keresztmetszetenél található görgőt. Ezt egy  $1 \text{ kN}$ -os erővel helyettesítve megoldjuk a kapott kéttámaszú tartót.



Felírva az A és a C keresztmetszetre a forgatónyomatékok 0 voltát (mivel egyensúlyban vagyunk), két egyismeretlenes egyenletet kapunk, melyekből  $F_{A1}$  és  $F_{C1}$  meghatározható:

$$M_A = 0 = (l_1 + l_2) \cdot 1 - (l_1 + l_2 + l_3 + l_4) \cdot F_{C1} = (1 + 3) \cdot 1 - (1 + 3 + 4 + 2) F_{C1}$$

$$F_{C1} = 0,4 \text{ kN}$$

$$M_C = 0 = -(l_3 + l_4) \cdot 1 + (l_1 + l_2 + l_3 + l_4) \cdot F_{A1} = -(4 + 2) \cdot 1 - (1 + 3 + 4 + 2) F_{A1}$$

$$F_{A1} = 0,6 \text{ kN}$$

A hajlítónyomaték maximális értéke, mely a B keresztmetszetenél lép fel, ezekből meghatározható:

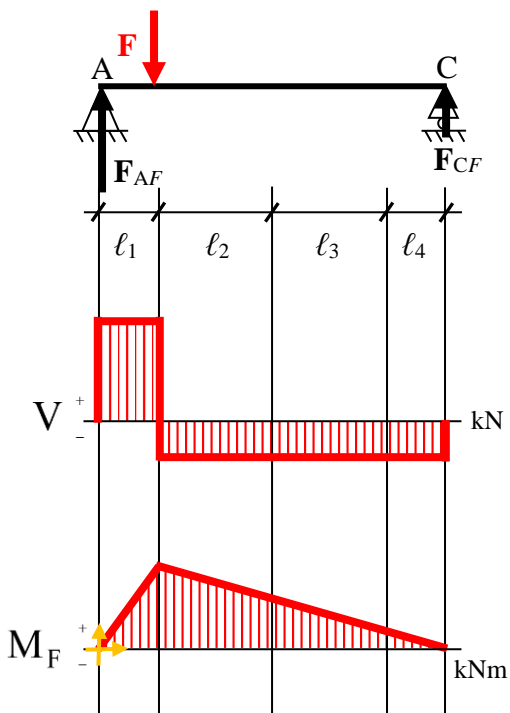
$$M_{h1} = -(l_1 + l_2) \cdot F_{A1} = -(l_3 + l_4) \cdot F_{C1} = -(1 + 3) \cdot F_{A1} = -(4 + 2) \cdot F_{C1} = -2,4 \text{ kNm}$$

Felvéve egy **koordinátarendszert**, az egyes szakaszon a hajlítónyomatéki függvények felírhatóak:

$$m_1(x) = m_2(x) = -x \frac{|M_{h1}|}{l_1 + l_2} = -x \frac{2,4}{1+3} = -0,6x$$

$$m_3(x) = m_4(x) = (x - (l_1 + l_2 + l_3 + l_4)) \frac{|M_{h1}|}{l_3 + l_4} = (x - (1 + 3 + 4 + 2)) \frac{2,4}{4+2} = 0,4(x-10) = 0,4x - 4$$

Ezután oldjuk meg a törzstartót az eredeti terheléssel. Itt azonban meg kell határozni a koncentrált **F** erőből, a megoszló **q** erőrendszerből és a koncentrált **M** forgatónyomatékból adódó hajlítónyomaték-járulékokat is. Additív mennyiségről lévén szó, végezzük el ezeket külön-külön.



Csak a koncentrált **F** erőt figyelembe véve ismét felírhatjuk a kéttámaszú tartó A és C keresztmetszeteire a forgatónyomaték nulla voltát, melyből  $F_{AF}$  és  $F_{CF}$  azonnal adódik:

$$M_A = 0 = -l_1 F + (l_1 + l_2 + l_3 + l_4) \cdot F_{CF} = -1 \cdot 2 + (1 + 3 + 4 + 2) F_{CF}$$

$$F_{CF} = 0,2 \text{ kN}$$

$$M_C = 0 = (l_2 + l_3 + l_4) \cdot F - (l_1 + l_2 + l_3 + l_4) \cdot F_{AF} = (3 + 4 + 2) \cdot 2 - (1 + 3 + 4 + 2) F_{AF}$$

$$F_{AF} = 1,8 \text{ kN}$$

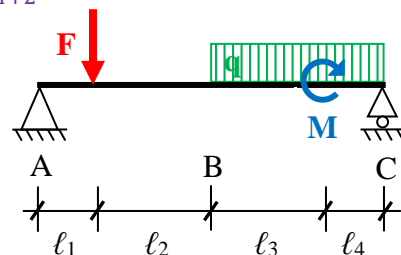
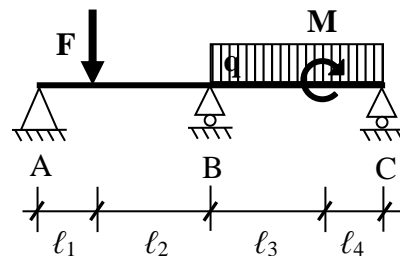
A maximális hajlítónyomaték az **F** erő támadáspontjánál lép fel, értéke:

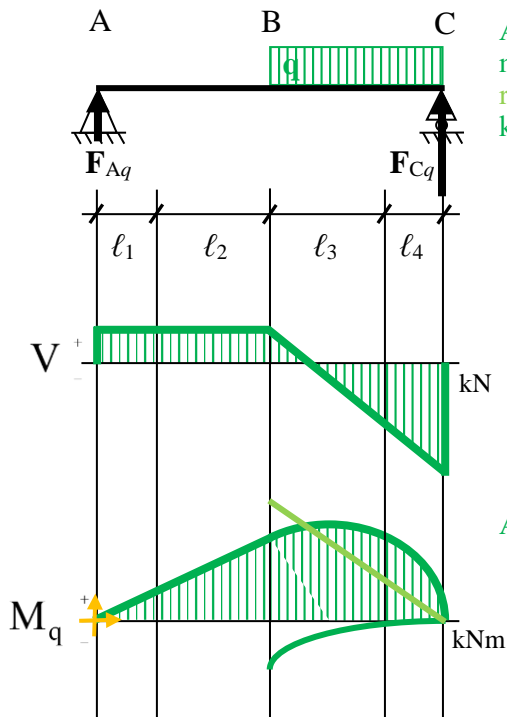
$$M_{h2} = l_1 F_{AF} = (l_2 + l_3 + l_4) \cdot F_{CF} = 1 \cdot 1,8 = (3 + 4 + 2) \cdot 0,2 = 1,8 \text{ kNm}$$

Felvéve ugyanazt a **koordinátarendszert** felírhatóak a hajlítónyomatéki függvények:

$$M_{1F}(x) = x \frac{|M_{h2}|}{l_1} = x \frac{1,8}{1} = 1,8x$$

$$M_{2F}(x) = M_{3F}(x) = M_{4F}(x) = -(x - (l_1 + l_2 + l_3 + l_4)) \frac{|M_{h2}|}{l_2 + l_3 + l_4} = -(x - (1 + 3 + 4 + 2)) \frac{1,8}{3+4+2} = -0,2(x-10) = 2 - 0,2x$$





A megoszló erőrendszer hajlítónyomaték-járuléka két komponensből áll: magának a megoszló erőrendszernek a parabolikus és a támaszokon fellépő reakcióerőknek a lineáris járulékból. Először megoldva a kéttámaszú tartót, a kényszereken fellépő reakcióerők meghatározhatók:

$$M_A = 0 = -(\ell_3 + \ell_4) q \left( \ell_1 + \ell_2 + \frac{\ell_3 + \ell_4}{2} \right) + (\ell_1 + \ell_2 + \ell_3 + \ell_4) \cdot F_{Cq} =$$

$$= -(4 + 2) \cdot 3 \left( 1 + 3 + \frac{4+2}{2} \right) + (1 + 3 + 4 + 2) \cdot F_{Cq} = -126 + 10 F_{Cq}$$

$$F_{Cq} = 12,6 \text{ kN}$$

$$M_C = 0 = (\ell_3 + \ell_4) q \left( \frac{\ell_3 + \ell_4}{2} \right) - (\ell_1 + \ell_2 + \ell_3 + \ell_4) \cdot F_{Aq} =$$

$$= (4 + 2) \cdot 3 \cdot \left( \frac{4+2}{2} \right) - (1 + 3 + 4 + 2) F_{Aq} = 54 - 10 F_{Aq}$$

$$F_{Aq} = 5,4 \text{ kN}$$

A B keresztmetszetben a hajlítónyomaték értéke balról számolva:

$$M_{h3} = (\ell_1 + \ell_2) F_{Aq} = (1 + 3) \cdot 5,4 = 21,6 \text{ kNm}$$

melyből két szakaszra a hajlítónyomatéki függvény felírható:

$$M_{1q}(x) = M_{2q}(x) = x \frac{|M_{h3}|}{\ell_1 + \ell_2} = x \frac{21,6}{1+3} = 5,4x$$

A másik két szakaszra külön kell bontani a megoszló erőrendszer és a koncentrált reakcióerő járulékát. A B keresztmetszetben a koncentrált reakcióerőből származó hajlítónyomaték értéke jobbról számolva:

$$M_{h4} = (\ell_3 + \ell_4) F_{Cq} = (4 + 2) \cdot 12,6 = 75,6 \text{ kNm}$$

melyből a hajlítónyomatéki függvény járuléka:

$$M_{3qF}(x) = M_{4qF}(x) = -(x - (\ell_1 + \ell_2 + \ell_3 + \ell_4)) \frac{|M_{h4}|}{\ell_3 + \ell_4} = -(x - (1 + 3 + 4 + 2)) \frac{75,6}{4+2} = -(x - 10) \cdot 12,6 = -12,6x + 126$$

A B keresztmetszetben a megoszló erőrendszerből származó hajlítónyomaték értéke jobbról számolva:

$$M_{h5} = (\ell_3 + \ell_4) q \frac{\ell_3 + \ell_4}{2} = -(4 + 2) \cdot 3 \cdot \frac{4+2}{2} = -54 \text{ kNm}$$

melyből a hajlítónyomatéki függvény járuléka:

$$M_{3qq}(x) = M_{4qq}(x) = -(x - (\ell_1 + \ell_2 + \ell_3 + \ell_4))^2 \frac{54}{(4+2)^2} = -1,5(x - 10)^2 = 1,5x^2 + 30x - 150$$

Ezen a két szakaszon a hajlítónyomatéki függvények ezek összegei:

$$M_{3q}(x) = M_{4q}(x) = M_{3qF}(x) + M_{3qq}(x) = M_{4qF}(x) + M_{4qq}(x) = 12,6(10 - x) + 1,5(10 - x)^2 = -1,5x^2 + 17,4x - 24$$

Végül vizsgáljuk csak a koncentrált forgatónyomaték hatását.

A kényszereken fellépő reakcióerők egyszerűen számíthatók:

$$M_A = 0 = -M + (\ell_1 + \ell_2 + \ell_3 + \ell_4) \cdot F_{CM} = -4 + (1 + 3 + 4 + 2) F_{CM} = -4 + 10 F_{CM}$$

$$F_{CM} = 0,4 \text{ kN}$$

$$M_C = 0 = -M + (\ell_1 + \ell_2 + \ell_3 + \ell_4) \cdot F_{AM} = -4 + (1 + 3 + 4 + 2) F_{AM} = -4 + 10 F_{AM}$$

$$F_{AM} = 0,4 \text{ kN}$$

A koncentrált forgatónyomaték helyén fellépő hajlítónyomaték balról, illetve jobbról számolva:

$$M_{h6} = -(\ell_1 + \ell_2 + \ell_3) F_{AM} = -(1 + 3 + 4) \cdot 0,4 = -3,2 \text{ kNm}$$

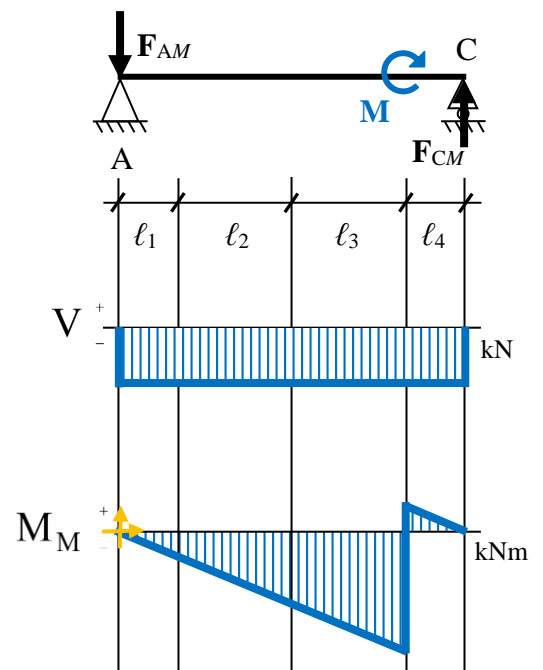
$$M_{h7} = \ell_4 F_{CM} = 2 \cdot 0,4 = 0,8 \text{ kNm}$$

A hajlítónyomatéki függvények:

$$M_{1M}(x) = M_{2M}(x) = M_{3M}(x) = -x \frac{|M_{h6}|}{\ell_1 + \ell_2 + \ell_3} = -x \frac{3,2}{1+3+4} = -0,4x$$

$$M_{4M}(x) = -(x - (\ell_1 + \ell_2 + \ell_3 + \ell_4)) \frac{|M_{h7}|}{\ell_4} = -(x - (1 + 3 + 4 + 2)) \frac{0,8}{2}$$

$$= -0,4(x - 10) = 4 - 0,4x$$



A négy hajlítónyomatéki függvény a törzstartón az eredeti terhelésre az egyes járulékok összege:

$$M_1(x) = M_{1F} + M_{1q} + M_{1M} = 1,8x + 5,4x - 0,4x = 6,8x$$

$$M_2(x) = M_{2F} + M_{2q} + M_{2M} = 2 - 0,2x + 5,4x - 0,4x = 4,8x + 2$$

$$M_3(x) = M_{3F} + M_{3q} + M_{3M} = 2 - 0,2x - 1,5x^2 + 17,4x - 24 - 0,4x = -1,5x^2 - 16,8x - 22$$

$$M_4(x) = M_{4F} + M_{4q} + M_{4M} = 2 - 0,2x - 1,5x^2 + 17,4x - 24 + 4 - 0,4x = -1,5x^2 + 16,8x - 18$$

Az eredeti, statikailag határozatlan tartó esetén a B keresztmetszeten fellépő  $F_B$  reakcióerőt az alábbi integrál kiértékelésével kaphatjuk meg:

$$\begin{aligned} F_B &= - \frac{\int_0^{\ell_1} m_1(x)M_1(x)dx + \int_{\ell_1}^{\ell_1+\ell_2} m_2(x)M_2(x)dx + \int_{\ell_1+\ell_2}^{\ell_1+\ell_2+\ell_3} m_3(x)M_3(x)dx + \int_{\ell_1+\ell_2+\ell_3}^{\ell_1+\ell_2+\ell_3+\ell_4} m_4(x)M_4(x)dx}{\int_0^{\ell_1} m_1^2(x)dx + \int_{\ell_1}^{\ell_1+\ell_2} m_2^2(x)dx + \int_{\ell_1+\ell_2}^{\ell_1+\ell_2+\ell_3} m_3^2(x)dx + \int_{\ell_1+\ell_2+\ell_3}^{\ell_1+\ell_2+\ell_3+\ell_4} m_4^2(x)dx} = \\ &= - \frac{\int_0^1 (-0,6x)(6,8x)dx + \int_1^4 (-0,6x)(4,8x + 2)dx + \int_4^8 (0,4x - 4)(-1,5x^2 + 16,8x - 22)dx + \int_8^{10} (0,4x - 4)(-1,5x^2 + 16,8x - 18)dx}{\int_0^1 (-0,6x)^2 dx + \int_1^4 (-0,6x)^2 dx + \int_4^8 (0,4x - 4)^2 dx + \int_8^{10} (0,4x - 4)^2 dx} = \\ &= - \frac{\int_0^1 (-4,08x)dx + \int_1^4 (-2,88x^2 - 1,2x)dx + \int_4^8 (-0,6x^3 + 12,72x^2 - 76x + 88)dx + \int_8^{10} (-0,6x^3 + 12,72x^2 - 74,4x + 72)dx}{\int_0^1 (0,36x^2)dx + \int_1^4 (0,36x^2)dx + \int_4^8 (0,16x^2 - 3,2x + 16)dx + \int_8^{10} (0,16x^2 - 3,2x + 16)dx} = \\ &= - \frac{-231}{19,2} = 12,03_{125} \text{ kN} \end{aligned}$$

Ezt az erőt inentől kezdve úgy tekinthetjük, mint egy konstans külső terhelő erő és a tartó egyszerű kéttámaszú statikailag határozott tartóként megoldható.

$$\begin{aligned} M_A = 0 &= -\ell_1 F + (\ell_1 + \ell_2) \cdot F_B - (\ell_1 + \ell_2 + \frac{\ell_3 + \ell_4}{2}) q (\ell_3 + \ell_4) - M + (\ell_1 + \ell_2 + \ell_3 + \ell_4) \cdot F_C = \\ &= -1 \cdot 2 + (1 + 3) \cdot 12,03 - (1 + 3 + \frac{4+2}{2}) 3 (4 + 2) - 4 + (1 + 2 + 3 + 4) \cdot F_C \\ F_C &= 8,37 \text{ kN} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} M_C = 0 &= -(\ell_1 + \ell_2 + \ell_3 + \ell_4) \cdot F_A + (\ell_2 + \ell_3 + \ell_4) \cdot F - (\ell_3 + \ell_4) \cdot F_B + \frac{\ell_3 + \ell_4}{2} q (\ell_3 + \ell_4) - M = \\ &= -(1 + 3 + 4 + 2) \cdot F_A + (3 + 4 + 2) \cdot 2 - (4 + 2) \cdot 12,03 + \frac{4+2}{2} 3 (4 + 2) - 4 \\ F_A &= -0,4 \text{ kN} \end{aligned}$$

Ezzel ekvivalens eredményre jutunk, ha nem a B keresztmetszetben, hanem a C keresztmetszetnél található görgőt hagyjuk el. Bár a számolás során más lesz az  $M_0(x)$  és az  $m_0(x)$  hajlítónyomatéki függvény is, az ezek segítségével meghatározott  $F_C$  erő meg fog egyezni az előbbi számolás végén kapott eredménnyel.

Az erők ismeretében a nyíróerőábra felrajzolható.

A Zsuravszkij-tétel alapján ahol a 3. szakaszon a nyíróerőábra 0, ott a hajlítónyomatéknak szélsőértéke lesz. Hasonló háromszögek segítségével meghatározva az  $a$  távolságot:

$$\frac{9,63}{a} = \frac{8,37}{6 - a}$$

$$a = 3,21 \text{ m}$$

A hajlítónyomaték a szabad végeken 0. Az  $M_h$  értéke az F erő támadáspontjában:

$$M_h = \ell_1 \cdot F_A = 1 \cdot (-0,4) = -0,4 \text{ kNm}$$

Az  $M_h$  értéke a B keresztmetszetben:

$$M_h = (\ell_1 + \ell_2) \cdot F_A - \ell_2 F = (1 + 3) \cdot (-0,4) - 3 \cdot 2 = -7,6 \text{ kNm}$$

A hajlítónyomaték értéke a koncentrált nyomatéknál jobbról számolva:

$$M_h = \ell_4 F_C - \ell_4 q \frac{\ell_4}{2} = 10,8 \text{ kNm}$$

Az  $M_h$  értéke a koncentrált nyomatéknál balról számolva:

$$M_h = (\ell_1 + \ell_2 + \ell_3) F_A - (\ell_2 + \ell_3) F + \ell_3 F_B - \ell_3 q \frac{\ell_3}{2} = 6,8 \text{ kNm}$$

Az  $M_h$  értéke a nyíróerőábra zérushelyénél balról számolva:

$$M_h = (\ell_1 + \ell_2 + 3,21) \cdot F_A - (\ell_2 + 3,21) \cdot F + 3,21 \cdot F_B - 3,21 \cdot q \cdot \frac{3,21}{2} = 7,77 \text{ kNm}$$

