

CVIČENIE PaP – 5., 6., (7.) týždeň:

Rovinný ohyb – priame a lomené nosníky. Určovanie priebehov vnútorných síl. Výpočet normálového napätia pri ohybe.

Poskytujem Vám podklady k určovaniu priebehov vnútorných síl pri rovinnom ohybe (príklady C1-C12).

V učebnici si pozrite kapitolu 6.1 a riešené príklady 6.1 - 6.6 (6.3 je pre Vás informatívneho charakteru – nepotrebuje k zápočtu a skúške). Príkladám príklady 6.1, 6.2 a 6.4, ku ktorým som tu pridala rozsiahlejší komentár.

K výpočtu normálového napätia pri ohybe je kapitola 6.3 a príklady 6.7-6.9 (6.8 a 6.9 sú informatívneho charakteru – potrebujete k teórii na skúške).

K výpočtu príkladov C potrebujete aj príklad 6.7 (bez výpočtu šmykového napätia). Príklad 6.7 je priložený s komentárom.



doc. Ing. Z. Murčinková, PhD.

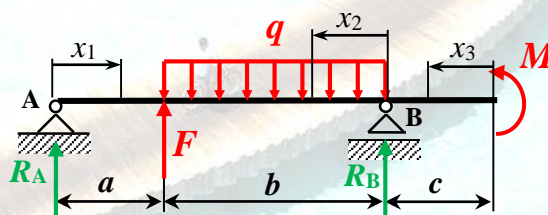
18.03.2020.

Príklad 6.1 (typ príkladov C3-C4)

Na obr. 6.6 je zobrazený staticky určitý nosník zaťažený silou F , rovnomerným spojitým zaťažením q a ohybovým momentom M . Vykreslite priebehy osových síl „ N “, priečných síl „ V “ a ohybových momentov „ M “, ak sú dané rozmery a , b , c a veľkosť vonkajšieho zaťaženia nosníka.

D: $F = 2 \text{ kN}$, $q = 6 \text{ kNm}^{-1}$, $M = 3 \text{ kNm}$, $a = 0,6 \text{ m}$, $b = 1 \text{ m}$, $c = 0,5 \text{ m}$

H: „ N “, „ V “, „ M “ Pri rovinnom ohybe vznikajú 3 vnútorné sily!



Obr. 6.6

Vnútorné sily určujeme metódou myšlienkeho rezu. Na danom nosníku urobíme 3 rezy. Orientáciu rezov sprava/zľava si volím. Voľba orientácie rezu nerozhoduje o výsledku, len o náročnosti výpočtu. Pri uložení nosníka kĺb-posuvné lôžko, musíme vypočítať reakcie.

Výpočet reakcií (kĺb odoberá v rovine 2 stupne voľnosti, tu $R_{Ax}=0$) :

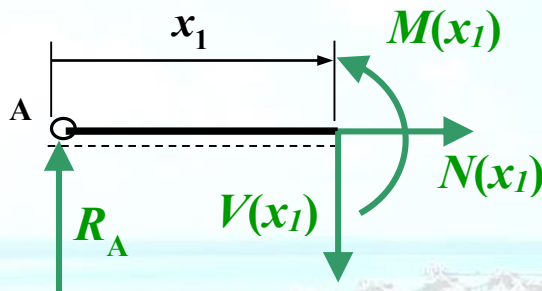
$$R_A + R_B + F - q \cdot b = 0$$

$$\sum M_{iB} = 0; \quad R_A(a+b) + F \cdot b - q \cdot b \cdot \frac{b}{2} - M = 0$$

$$R_A = \frac{-F \cdot b + q \cdot \frac{b^2}{2} + M}{a + b} = \frac{-2 \text{ kN} \cdot 1 \text{ m} + 6 \text{ kNm}^{-1} \cdot \frac{(1 \text{ m})^2}{2} + 3 \text{ kNm}}{0,6 \text{ m} + 1 \text{ m}} = 2,5 \text{ kN}$$

$$R_B = -R_A - F + q \cdot b = -2,5 \text{ kN} - 2 \text{ kN} + 6 \text{ kNm}^{-1} \cdot 1 \text{ m} = 1,5 \text{ kN}$$

Vnútorne sily v reze x_1 (rez zľava):



Znamienková dohoda:

- Osová sila N je kladná, ak pôsobí von z roviny rezu.
- Posúvajúca sila V je kladná, ak má snahu pootočiť odrezanú časť nosníka v smere hodinových ručičiek.
- Ohybový moment M je kladný, ak spôsobuje v spodných vláknoch (čiarkovaná čiara) nosníka ťah.

$$N(x_1) = 0$$

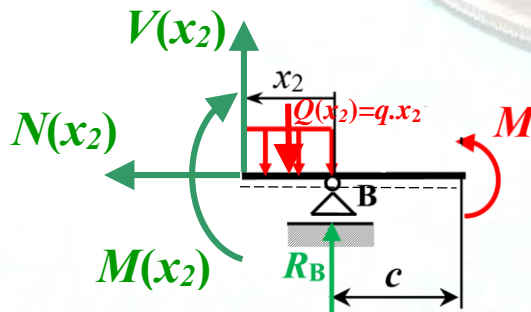
$$V(x_1) = R_A = 2,5 \text{ kN}$$

$$M(x_1) = R_A \cdot x_1$$

$$M(x_1 = 0) = 0$$

$$M(x_1 = a) = R_A \cdot a = 2,5 \text{ kN} \cdot 0,6 \text{ m} = 1,5 \text{ kNm}$$

Vnútorne sily v reze x_2 (rez sprava):



$$N(x_2) = 0$$

$$V(x_2) = -R_B + q \cdot x_2$$

$$V(x_2 = 0) = -R_B = -1,5 \text{ kN}$$

$$V(x_2 = b) = -R_B + q \cdot b = -1,5 \text{ kN} + 6 \text{ kNm}^{-1} \cdot 1 \text{ m} = 4,5 \text{ kN}$$

!!! Ak sú dve krajné hodnoty priečnej sily jedna s plusom a druhá s mínusom, čiže existuje bod, kde sa priečna sila rovná nule (pozri priebeh „ V “ na obr. 6.7), znamená to, že ohybový moment bude mať v danom mieste (x_E) extrém $M(x_E)$!!!

$$M(x_2) = M + R_B \cdot x_2 - q \cdot \frac{x_2^2}{2}$$

$$M(x_2 = 0) = M = 3 \text{ kNm}$$

$$M(x_2 = b) = M + R_B \cdot b - q \cdot \frac{b^2}{2} = 3 \text{ kNm} + 1,5 \text{ kN} \cdot 1 \text{ m} - 6 \text{ kNm}^{-1} \cdot \frac{(1 \text{ m})^2}{2} = 1,5 \text{ kNm}$$

V rovnici pre $V(x_2)$ a $M(x_2)$ je súčin $q \cdot x_2$ sila $Q(x_2)$ vo všeobecnom mieste x_2 .

$x_2/2$ je rameno, na ktorom pôsobí $Q(x_2)$.

V rovnici pre $M(x_2)$ súčin $q \cdot \frac{x_2^2}{2}$ je moment sily $Q(x_2)$ k miestu rezu.

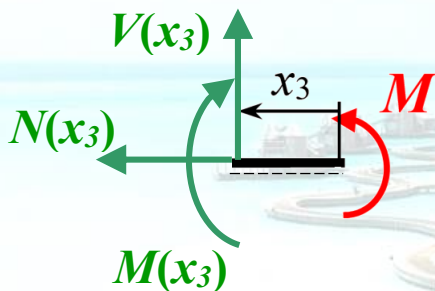
Výpočet polohy extrémum x_E ohybového momentu $M(x_E)$. Položím rovnicu pre priečnu silu $V(x_2)$ rovnú nule (hľadám miesto, kde priečna sila sa rovná nule) a vyjadrím x_E :

$$0 = -R_B + q \cdot x_E \Rightarrow x_E = \frac{R_B}{q} = \frac{1,5 \text{ kN}}{6 \text{ kNm}^{-1}} = 0,25 \text{ m}$$

Výpočet hodnoty extrémum ohybového momentu $M(x_E)$. Do rovnice pre $M(x_2)$ dosadím za x_2 x_E .

$$M(x_E) = M + R_B \cdot x_E - q \cdot \frac{x_E^2}{2} = 3 \text{ kNm} + 1,5 \text{ kN} \cdot 0,25 \text{ m} - 6 \text{ kNm}^{-1} \cdot \frac{(0,25 \text{ m})^2}{2} = 3,2 \text{ kNm}$$

Vnútorne sily v reze x_3 :

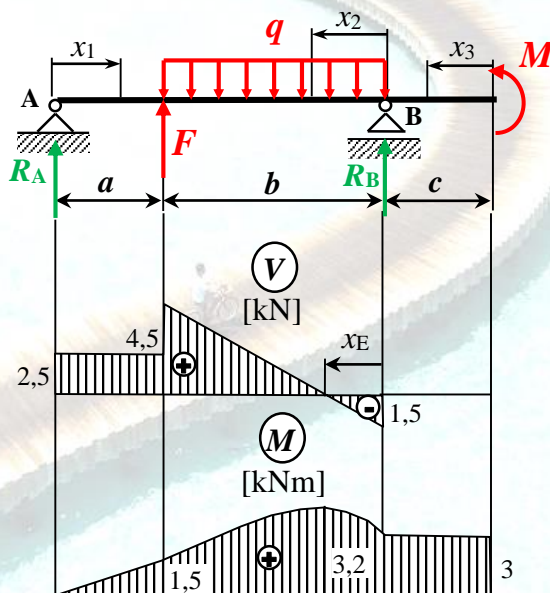


$$N(x_3) = 0$$

$$V(x_3) = 0$$

$$M(x_3) = M = 3 \text{ kNm}$$

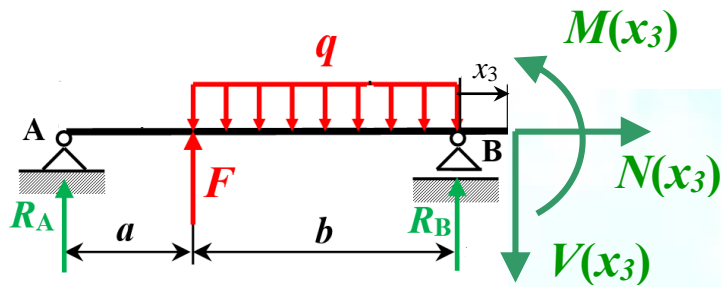
Priebehy vnútorných síl sú na obr. 6.7. V reze x_1 je lineárny priebeh ohybového momentu, v reze x_2 je kvadratická krivka.



Obr. 6.7

Poznámka ku orientácii rezov:

Rez x_3 sprava by vyzeral nasledovne:



$$N(x_3) = 0$$

$$V(x_3) = R_A + R_B + F - q \cdot b = 2,5 \text{ kN} + 1,5 \text{ kN} + 2 \text{ kN} - 6 \text{ kNm}^{-1} \cdot 1 \text{ m} = 0$$

$$M(x_3) = R_A(a + b + x_3) + F \cdot (b + x_3) + R_B \cdot x_3 - q \cdot b \cdot \left(\frac{b}{2} + x_3\right)$$

$$M(x_3 = 0) = R_A(a + b) + F \cdot b - q \cdot \frac{b^2}{2} = 2,5 \text{ kN}(0,6 \text{ m} + 1 \text{ m}) + 2 \text{ kN} \cdot 1 \text{ m} - 6 \text{ kNm}^{-1} \cdot \frac{(1 \text{ m})^2}{2} = 3 \text{ kNm}$$

$$\begin{aligned} M(x_3 = c) &= R_A(a + b + c) + F \cdot (b + c) + R_B \cdot c - q \cdot b \cdot \left(\frac{b}{2} + c\right) = \\ &= 2,5 \text{ kN}(0,6 \text{ m} + 1 \text{ m} + 0,5 \text{ m}) + 2 \text{ kN} \cdot (1 \text{ m} + 0,5 \text{ m}) + 1,5 \text{ kN} \cdot 0,5 \text{ m} - 6 \text{ kNm}^{-1} \cdot 1 \text{ m} \left(\frac{1 \text{ m}}{2} + 0,5 \text{ m}\right) = \\ &= 3 \text{ kNm} \end{aligned}$$

Ako vidíte výsledky vyšli rovnaké (porovnaj s rezom x_3 sprava), ale oveľa náročnejším spôsobom.

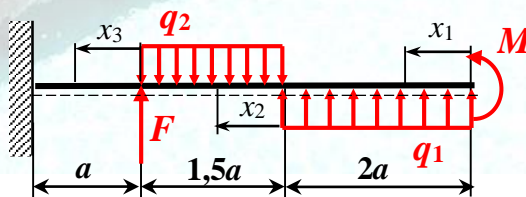
Príklad 6.2 (typ príkladov C1-C2)

(podobný typ príkladu: votknutý nosník a 2 rezy so zaťažením F , q , M je na zápočtovke)

Na obr. 6.8 je zobrazený staticky určitý nosník zaťažený silou F , rovnomernými spojitými zaťaženiami q_1 a q_2 a ohybovým momentom M . Vykreslite priebehy priečných síl „ V “ a ohybových momentov „ M “, ak je daný rozmer a a veľkosť vonkajšieho zaťaženia nosníka.

D: $F = 3 \text{ kN}$, $q_1 = 1 \text{ kNm}^{-1}$, $q_2 = 2 \text{ kNm}^{-1}$, $M = 1 \text{ kNm}$, $a = 1 \text{ m}$

H: „ V “, „ M “



Obr. 6.8

Všetky rezy môžeme urobiť od voľného konca, takže nepotrebujeme vypočítať reakcie vo votknutí.

Vnútorne sily v reze x_1 :

$$\begin{aligned}
 V(x_1) &= -q_1 \cdot x_1 & V(x_1 = 0) &= 0 \\
 & & V(x_1 = 2a) &= -q_1 \cdot 2a = -1 \text{ kNm}^{-1} \cdot 2.1 \text{ m} = -2 \text{ kN} \\
 M(x_1) &= M + q_1 \cdot \frac{x_1^2}{2} & M(x_1 = 0) &= M = 1 \text{ kNm} \\
 & & M(x_1 = 2a) &= M + q_1 \cdot \frac{(2a)^2}{2} = 1 \text{ kNm} + 1 \text{ kNm}^{-1} \cdot \frac{(2.1 \text{ m})^2}{2} = 3 \text{ kNm}
 \end{aligned}$$

Vnútorne sily v reze x_2 :

$$\begin{aligned}
 V(x_2) &= -q_1 \cdot 2a + q_2 \cdot x_2 \\
 & V(x_2 = 0) = -q_1 \cdot 2a = -1 \text{ kNm}^{-1} \cdot 2.1 \text{ m} = -2 \text{ kN} \\
 & V(x_2 = 1.5a) = -q_1 \cdot 2a + q_2 \cdot 1.5a = -1 \text{ kNm}^{-1} \cdot 2.1 \text{ m} + 2 \text{ kNm}^{-1} \cdot 1.5 \cdot 1 \text{ m} = 1 \text{ kN} \\
 M(x_2) &= M + q_1 \cdot 2a(a + x_2) - q_2 \cdot \frac{x_2^2}{2} \\
 & M(x_2 = 0) = M + q_1 \cdot 2a^2 = 1 \text{ kNm} + 1 \text{ kNm}^{-1} \cdot 2 \cdot (1 \text{ m})^2 = 3 \text{ kNm} \\
 & M(x_2 = 1.5a) = M + q_1 \cdot 5a^2 - q_2 \cdot \frac{(1.5a)^2}{2} = \\
 & \quad = 1 \text{ kNm} + 1 \text{ kNm}^{-1} \cdot 5 \cdot (1 \text{ m})^2 - 2 \text{ kNm}^{-1} \cdot \frac{(1.5 \cdot 1 \text{ m})^2}{2} = 3.75 \text{ kNm}
 \end{aligned}$$

Vnútorne sily v reze x_3 :

$$\begin{aligned}
 V(x_3) &= -q_1 \cdot 2a + q_2 \cdot 1.5a - F = -1 \text{ kNm}^{-1} \cdot 2.1 \text{ m} + 2 \text{ kNm}^{-1} \cdot 1.5 \cdot 1 \text{ m} - 3 \text{ kN} = -2 \text{ kN} \\
 M(x_3) &= M + q_1 \cdot 2a(2.5a + x_3) - q_2 \cdot 1.5a(0.75a + x_3) + F \cdot x_3 \\
 & M(x_3 = 0) = M + q_1 \cdot 5a^2 - q_2 \cdot 1.125a^2 = \\
 & \quad = 1 \text{ kNm} + 1 \text{ kNm}^{-1} \cdot 5 \cdot (1 \text{ m})^2 - 2 \text{ kNm}^{-1} \cdot 1.125 \cdot (1 \text{ m})^2 = 3.75 \text{ kNm} \\
 & M(x_3 = a) = M + q_1 \cdot 7a^2 - q_2 \cdot 2.625a^2 + F \cdot a = \\
 & \quad = 1 \text{ kNm} + 1 \text{ kNm}^{-1} \cdot 7 \cdot (1 \text{ m})^2 - 2 \text{ kNm}^{-1} \cdot 2.625 \cdot (1 \text{ m})^2 + 3 \text{ kN} \cdot 1 \text{ m} = 5.75 \text{ kNm}
 \end{aligned}$$

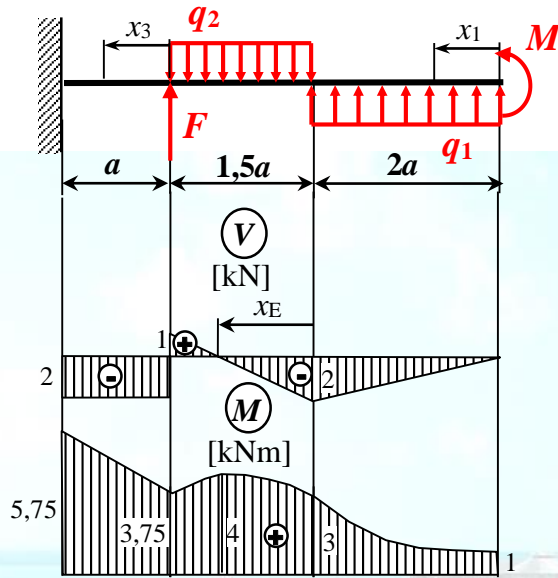
Výpočet polohy extrémneho ohybového momentu x_E :

$$0 = -q_1 \cdot 2a + q_2 \cdot x_E \Rightarrow x_E = \frac{q_1 \cdot 2a}{q_2} = \frac{1 \text{ kNm}^{-1} \cdot 2.1 \text{ m}}{2 \text{ kNm}^{-1}} = 1 \text{ m}$$

Výpočet hodnoty extrémneho ohybového momentu $M(x_E)$:

$$M(x_E) = M + q_1 \cdot 2a(a + x_E) - q_2 \cdot \frac{x_E^2}{2} = 1 \text{ kNm} + 1 \text{ kNm}^{-1} \cdot 2.1 \text{ m} \cdot (1 \text{ m} + 1 \text{ m}) - 2 \text{ kNm}^{-1} \cdot \frac{(1 \text{ m})^2}{2} = 4 \text{ kNm}$$

Priebehy vnútorných síl sú na obr. 6.9



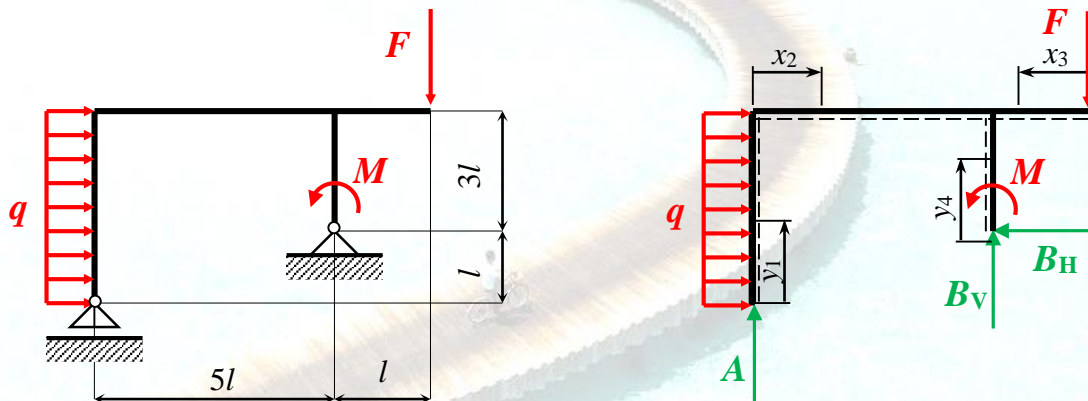
Obr. 6.9

Príklad 6.4 (typ príkladov C5-C12)

Lomený nosník je zaťažený silou F , ohybovým momentom M a rovnomerným spojitým zaťažením q a má rozmery l podľa obr. 6.12. Zostrojte priebehy normálovej sily „ N “, posúvajúcej sily „ V “ a ohybového momentu „ M “.

D: $F = 40 \text{ kN}$, $M = 40 \text{ kNm}$, $q = 20 \text{ kNm}^{-1}$, $l = 1 \text{ m}$

H: „ N “, „ V “, „ M “



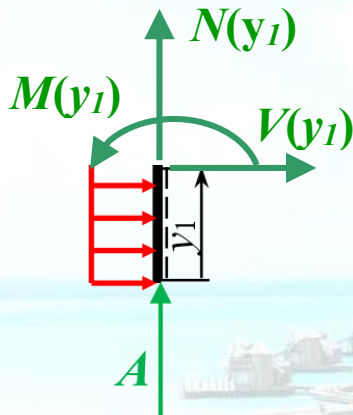
Obr. 6.12

Pri lomených nosníkoch platí rovnaký postup a znamienková dohoda ako pri priamych nosníkoch! Rezy sú umiestnené aj zvislo y_1 a y_2 , polohu spodného vlákna (čiarkovaná čiara) si volím alebo je zadaná v príklade. V príkladoch C5-C8 sú potrebné 4 rezy, podobne ako v tomto príklade, C9-C12 majú rezy priamo v zadaní príkladu, t.j. od voľného konca.

Výpočet reakcií:

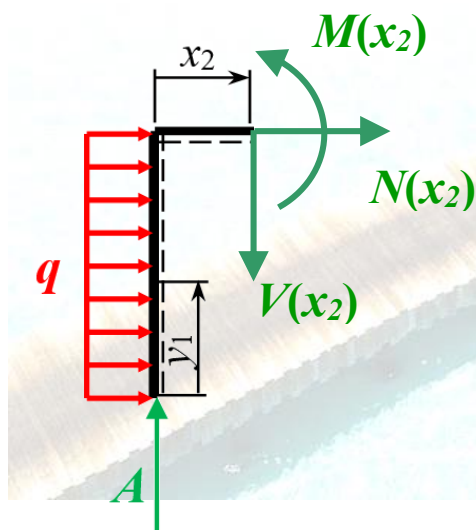
$$\begin{aligned} \sum F_{iH} = 0; \quad q \cdot 4l - B_H = 0 & \Rightarrow B_H = q \cdot 4l = 20 \text{ kNm}^{-1} \cdot 4 \cdot 1 \text{ m} = 80 \text{ kN} \\ \sum F_{iV} = 0; \quad A + B_V - F = 0 & \Rightarrow B_V = F - A = 40 \text{ kN} + 16 \text{ kN} = 56 \text{ kN} \\ \sum M_{iB} = 0; \quad F \cdot l - M + A \cdot 5l + q \cdot 4l \cdot l = 0 & \Rightarrow A = \frac{1}{5l} (-F \cdot l + M - q \cdot 4l^2) = -16 \text{ kN} \end{aligned}$$

Určenie vnútorných síl v reze y_1 (rez zdola), znamienková dohoda rovnaká ako pri priamych nosníkoch:



$$\begin{aligned} N(y_1) &= -A & N(y_1) &= 16 \text{ kN} \\ V(y_1) &= -q \cdot y_1 & V(y_1 = 0) &= 0 \\ & & V(y_1 = 4l) &= q \cdot 4l = -80 \text{ kN} \\ M(y_1) &= -\frac{q \cdot y_1^2}{2} & M(y_1 = 0) &= 0 \\ & & M(y_1 = 4l) &= -\frac{q \cdot l^2}{2} = -\frac{20 \text{ kNm}^{-1} \cdot (4 \text{ m})^2}{2} = -160 \text{ kNm} \end{aligned}$$

Určenie vnútorných síl v reze x_2 (rez zľava):



$$\begin{aligned} N(x_2) &= -q \cdot 4l & N(x_2) &= -80 \text{ kN} \\ V(x_2) &= A & V(x_2) &= -16 \text{ kN} \end{aligned}$$

$$M(x_2) = A \cdot x_2 - q \cdot 4l \cdot 2l$$

$$M(x_2 = 0) = -q \cdot 8l^2 = -160 \text{ kNm}$$

$$M(x_2 = 5l) = -16 \text{ kN} \cdot 5 \text{ m} - 20 \text{ kNm}^{-1} \cdot 4 \cdot 1 \text{ m} \cdot 2 \cdot 1 \text{ m} = -240 \text{ kNm}$$

Určenie vnútorných síl v reze x_3 :

$$N(x_3) = 0$$

$$V(x_3) = F$$

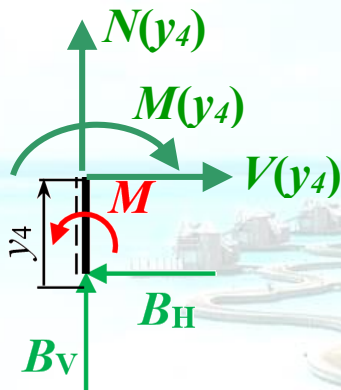
$$M(x_3) = -F \cdot x_3$$

$$V(x_3) = 40 \text{ kN}$$

$$M(x_3 = 0) = 0$$

$$M(x_3 = l) = -F \cdot l = -40 \cdot 1 \text{ m} = -40 \text{ kNm}$$

Určenie vnútorných síl v reze y_4 :



$$N(y_4) = -B_V$$

$$N(y_4) = -56 \text{ kN}$$

$$V(y_4) = B_H$$

$$V(y_4) = 80 \text{ kN}$$

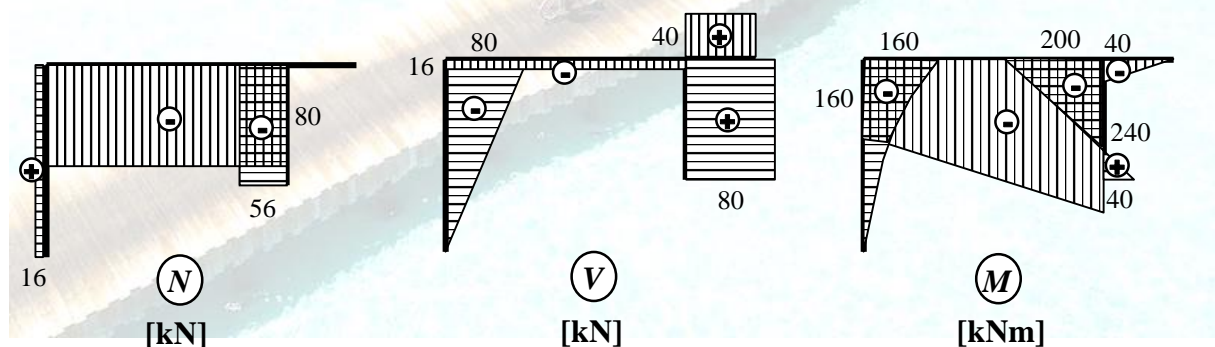
$$M(y_4) = -B_H \cdot y_4 + M$$

$$M(y_4 = 0) = M = 40 \text{ kNm}$$

$$M(y_4 = 3l) = -80 \text{ kN} \cdot 3 \text{ m} + 40 \text{ kNm} = -200 \text{ kNm}$$

Určenie extrémneho ohybového momentu $M(x_E)$ pre tento nosník, nie je potrebné vykonať, lebo na žiadnom úseku nie je priečna sila $V=0$. Krajná hodnota $V(y_1=0)$ je rovná nule, ale to nie je prípad vzniku extrémneho ohybového momentu.

Graficky znázorníme priebehy vnútorných síl (obr. 6.13). Nulová čiara má tvar lomeného nosníka. Na stranu spodného vlákna vykresľujeme hodnoty s mínusom.



Obr. 6.13

Príklady 6.7-6.9 obsahujú aj výpočet šmykového napätia. K príkladom C to nepotrebuje.

Príklad 6.7

Pre priamy nosník z príkladu 6.2 vykreslite priebehy normálového a šmykového napätia vo votknutí, ak je daný obdĺžnikový prierez 50x80mm.

H: „ σ “, „ τ “

Ohybový moment vo votknutí pre nosník z príkladu 6.2 je $M_{\text{votknutie}} = +5,75\text{kNm}$ a priečna sila vo votknutí je $V_{\text{votknutie}} = -2\text{kN}$.

V zadaní máte „zostrojte priebeh normálového napätia „ σ “ v mieste maximálneho ohybového momentu M_{max} “, takže nájdite vo Vašom priebehu ohybového momentu M jeho maximálnu hodnotu (môže to byť kdekoľvek na nosníku) a použite ju pri výpočte normálového napätia.

Kvadratický moment k centrálnej osi y pre obdĺžnikový prierez:

$$I_y = \frac{b \cdot h^3}{12} = \frac{50 \cdot 80^3}{12} \text{ mm}^4 = 2\,133\,333 \text{ mm}^4$$

Normálové napätie vo votknutí v horných vláknoch:

$$|\sigma_A| = \frac{M_{\text{votknutie}}}{I_y} \cdot z_A = \frac{5,75 \cdot 10^6 \text{ Nmm}}{2\,133\,333 \text{ mm}^4} \cdot 40 \text{ mm} = 107,8 \text{ MPa}$$

Keďže $z_A = z_B = 40\text{mm}$, potom normálové napätie vo votknutí v spodných vláknoch:

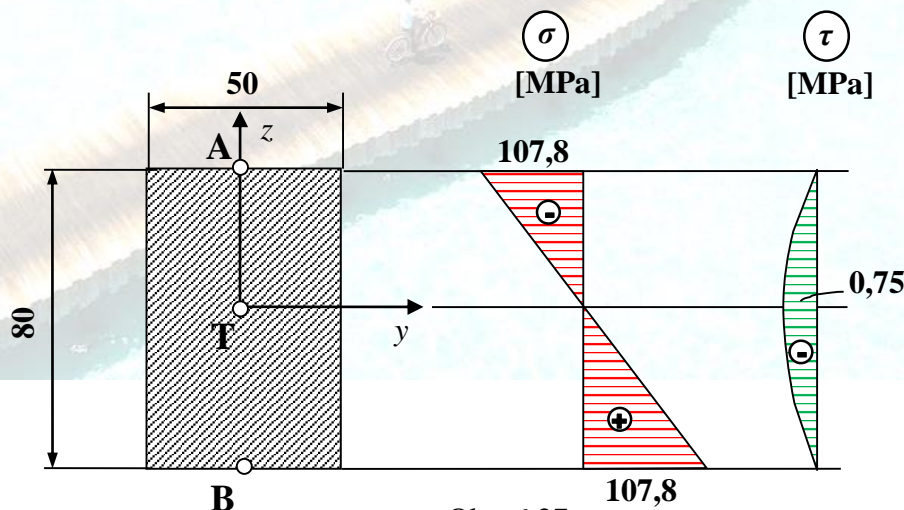
$$|\sigma_A| = |\sigma_B| = 107,8 \text{ MPa}$$

Šmykové napätie vo votknutí v horných a spodných vláknoch:

$$\tau_A = \tau_B = 0$$

Šmykové napätie vo votknutí v ťažisku prierezu:

$$\tau_T = \frac{V_{\text{votknutie}} \cdot S_y^*}{b \cdot I_y} = \frac{V_{\text{votknutie}} \cdot (z_T^* \cdot A^*)}{b \cdot I_y} = \frac{2 \cdot 10^3 \text{ N} \cdot (25 \cdot 50 \cdot 40) \text{ mm}^3}{50 \text{ mm} \cdot 2\,133\,333 \text{ mm}^4} = 0,75 \text{ MPa}$$



Obr. 6.27

Keďže ohybový moment M je s kladným znamienkom, znamená to podľa znamienkovej dohody, že spodné vlákno je ťahané, t.j. v spodnom vlákne je ťah – podľa toho vykreslím v spodnom vlákne (bod B) +.

