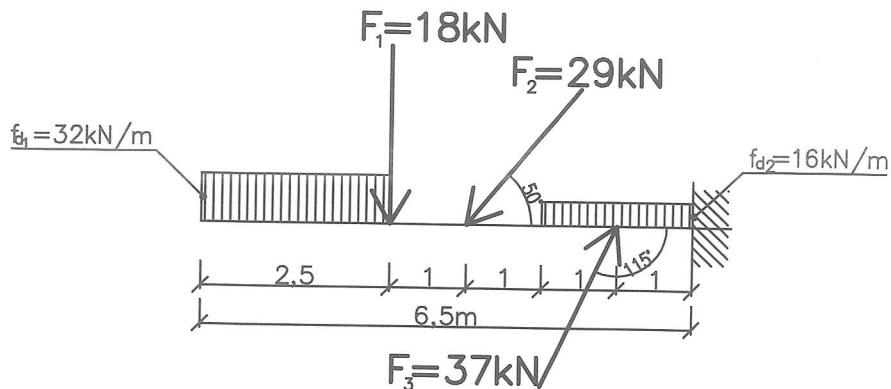
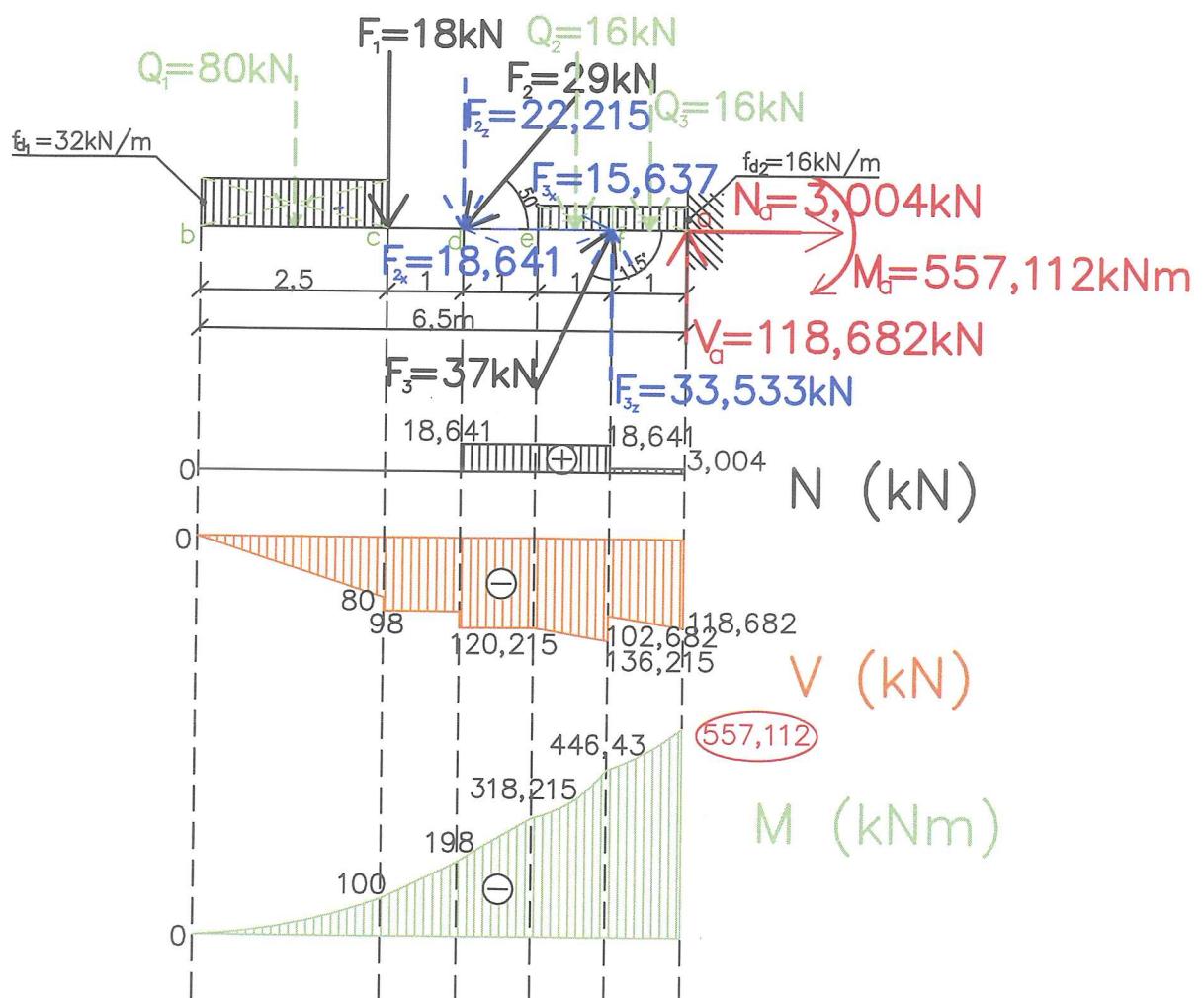


3.2.2 Konzola zatížená kombinovaným zatížením

ZADÁNÍ



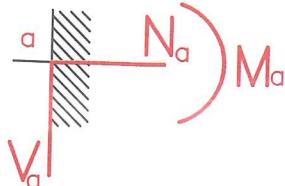
ŘEŠENÍ



POSTUP K ŘEŠENÍ:

A/ VYŘEŠÍME REAKCE

- 1) Označíme podporu **a** a další zajímavá místa **b**, **c**, **d**, **e**, **f**
- 2) Naznačíme průběh reakcí podle typu podpory



- 3) Rozložení šikmých sil

$$\begin{aligned}
 F_{2x} &= F_2 \cdot \cos 50^\circ = 29 \cdot \cos 50^\circ = \underline{18,641 \text{ kN}} \\
 F_{2z} &= F_2 \cdot \sin 50^\circ = 29 \cdot \sin 50^\circ = \underline{22,215 \text{ kN}} \\
 F_{3x} &= F_3 \cdot \cos 65^\circ = 37 \cdot \cos 65^\circ = \underline{15,637 \text{ kN}} \\
 F_{3z} &= F_3 \cdot \sin 65^\circ = 37 \cdot \sin 65^\circ = \underline{33,533 \text{ kN}}
 \end{aligned}$$

- 4) Výpočet náhradních břemen

$$\begin{aligned}
 Q_1 &= f_{d1} \cdot l_1 = 32 \cdot 2,5 = 80 \text{ kN} \\
 Q_2 &= Q_3 = f_{d2} \cdot l_2 = 16 \cdot 1 = 16 \text{ kN}
 \end{aligned}$$

- 5) Vypočítáme reakce

- a) Pomocí silové podmínky rovnováhy do osy x vypočítáme reakci **N_a**.

$$\sum_{i=1}^n F_{xi} = 0 \quad \leftarrow + \rightarrow \quad -F_{2x} + F_{3x} + N_a = 0 \\
 -18,641 + 15,637 + N_a = 0 \\
 N_a = \underline{3,004 \text{ kN}} \rightarrow$$

- b) Pomocí silové podmínky rovnováhy do osy z vypočítáme reakci **V_a**.

$$\sum_{i=1}^n F_{zi} = 0 \quad \begin{matrix} + \\ \uparrow \\ - \end{matrix} \quad -Q_1 - F_1 - F_{2z} - Q_2 + F_{3z} - Q_3 + V_a = 0 \\
 -80 - 18 - 22,215 - 16 + 33,533 - 16 + V_a = 0 \\
 V_a = \underline{118,682 \text{ kN}} \uparrow$$

- c) Reakci **M_a** je možno také určit pomocí momentové podmínky rovnováhy k bodu **a**.

$$\sum_{i=1}^n M_{ai} = 0 \quad \begin{matrix} + \\ \curvearrowright \\ - \end{matrix} \quad -Q_1 \cdot 5,25 - F_1 \cdot 4 - F_{2z} \cdot 3 - Q_2 \cdot 1,5 + F_{3z} \cdot 1 - Q_3 \cdot 0,5 + M_a = 0 \\
 -80 \cdot 5,25 - 18 \cdot 4 - 22,215 \cdot 3 - 16 \cdot 1,5 + 33,533 \cdot 1 - 16 \cdot 0,5 + M_a = 0 \\
 M_a = \underline{557,112 \text{ kNm}} \quad \curvearrowright$$

- d) Správnost výpočtu lze ověřit pomocí momentové podmínky rovnováhy k bodu **b**.

$$\sum_{i=1}^n M_{bi} = 0 \quad \begin{matrix} + \\ \curvearrowright \\ - \end{matrix} \quad Q_1 \cdot 1,25 + F_1 \cdot 2,5 + F_{2z} \cdot 3,5 + Q_2 \cdot 5 - F_{3z} \cdot 5,5 + Q_3 \cdot 6 + M_a - V_a \cdot 6,5 = 0 \\
 80 \cdot 1,25 + 18 \cdot 2,5 + 22,215 \cdot 3,5 + 16 \cdot 5 - 33,533 \cdot 5,5 + 16 \cdot 6 + 557,112 - 118,682 \cdot 6,5 = 0 \\
 \underline{0 = 0} \quad \checkmark$$

B/ VYŘEŠÍME PRŮBĚHY VNITŘNÍCH SIL

1) Výpočet průběhu normálových sil (znaménková konvence)

- Mezi jednotlivými působištěmi normálových sil **d** a **a** je konstantní průběh, který se mění vždy skokem v působišti nové síly a to právě o hodnotu této normálové síly.

$$\text{v bodě } \mathbf{b}: N_b^L = 0$$

$$\text{v bodě } \mathbf{c}: N_c^L = 0$$

$$\text{v bodě } \mathbf{d}: N_d^L = F_{2x} = 18,641 \text{ kN}$$

$$\text{v bodě } \mathbf{e}: N_e^L = N_d^L = 18,641 \text{ kN}$$

$$\text{v bodě } \mathbf{f}: N_f^L = N_e^L - F_{3x} = 18,641 - 15,637 = 3,004 \text{ kN}$$

$$\text{v bodě } \mathbf{a}: N_a^L = N_f^L = 3,004 \text{ kN}$$

$$N_a^{L'} = N_a^L - N_a = 3,004 - 3,004 = 0$$



2) Výpočet průběhu posouvajících sil (znaménková konvence)

- Z bodu **b** do bodu **c** je průběh křivka 1.stupně a mění se o velikost náhradního břemena **Q₁**.
- V bodě **c** dojde v průběhu ke skoku a to o velikost síly **F₁**.
- Z bodu **c** do bodu **d** je průběh konstantní.
- V bodě **d** dojde v průběhu ke skoku a to o velikost síly **F_{2z}**.
- Z bodu **d** do bodu **e** je průběh konstantní.
- Z bodu **e** do bodu **f** je průběh křivka 1.stupně a mění se o velikost náhradního břemena **Q₂**.
- V bodě **f** dojde v průběhu ke skoku a to o velikost síly **F_{3z}**.
- Z bodu **f** do bodu **a** je průběh křivka 1.stupně a mění se o velikost náhradního břemena **Q₃**.

$$\text{v bodě } \mathbf{b}: V_b^L = 0$$

$$\text{v bodě } \mathbf{c}: V_c^L = V_b^L - Q_1 = 0 - 80 = - 80 \text{ kN}$$

$$V_c^{L'} = V_c^L - F_1 = - 80 - 18 = - 98 \text{ kN}$$

$$\text{v bodě } \mathbf{d}: V_d^L = V_c^{L'} = - 98 \text{ kN}$$

$$V_d^{L'} = V_d^L - F_{2z} = - 98 - 22,215 = - 120,215 \text{ kN}$$

$$\text{v bodě } \mathbf{e}: V_e^L = V_d^{L'} = - 120,215 \text{ kN}$$

$$\text{v bodě } \mathbf{f}: V_f^L = V_e^L - Q_2 = - 120,215 - 16 = - 136,215 \text{ kN}$$

$$V_f^{L'} = V_f^L + F_{3z} = - 136,215 + 33,533 = - 102,682 \text{ kN}$$

$$\text{v bodě } \mathbf{a}: V_a^L = V_f^{L'} - Q_3 = - 102,682 - 16 = - 118,682 \text{ kN}$$

$$V_a^{L'} = V_a^L + V_a = - 118,682 + 118,682 = 0$$



3) Výpočet průběhu ohybových momentů(znaménková konvence)

- Z bodu **b** do bodu **c** je průběh křivka 2.stupně, v bodě **c** dojde ke zlomu.
- Z bodu **c** do bodu **d** je křivka 1.stupně, v bodě **d** dojde ke zlomu.
- Z bodu **d** do bodu **e** je křivka 1.stupně, v bodě **e** dojde ke zlomu.
- Z bodu **e** do bodu **f** je průběh křivka 2.stupně, v bodě **f** dojde ke zlomu.
- Z bodu **f** do bodu **a** je průběh křivka 2.stupně.

$$\text{v bodě } \mathbf{b}: M_b^L = 0$$

$$\text{v bodě } \mathbf{c}: M_c^L = - Q_1 \cdot 1,25 = - 80 \cdot 1,25 = - 100 \text{ kNm}$$

$$\text{v bodě } \mathbf{d}: M_d^L = - Q_1 \cdot 2,25 - F_1 \cdot 1 = - 80 \cdot 2,25 - 18 \cdot 1 = - 198 \text{ kNm}$$

$$\text{v bodě } \mathbf{e}: M_e^L = - Q_1 \cdot 3,25 - F_1 \cdot 2 - F_{2z} \cdot 1 = - 80 \cdot 3,25 - 18 \cdot 2 - 22,215 \cdot 1 = - 318,215 \text{ kNm}$$

$$\text{v bodě } \mathbf{f}: M_f^P = - M_a + V_a \cdot 1 - Q_3 \cdot 0,5 = - 557,112 + 118,682 \cdot 1 - 16 \cdot 0,5 = - 446,43 \text{ kNm}$$

$$\text{v bodě } \mathbf{a}: M_a^P = - 557,112 \text{ kNm}$$

Poznámka: NEBEZPEČNÝ PRŮŘEZ je v bodě **a**, tzn. že ohybový moment má v tomto místě maximální hodnotu o velikost 557,112 kNm.