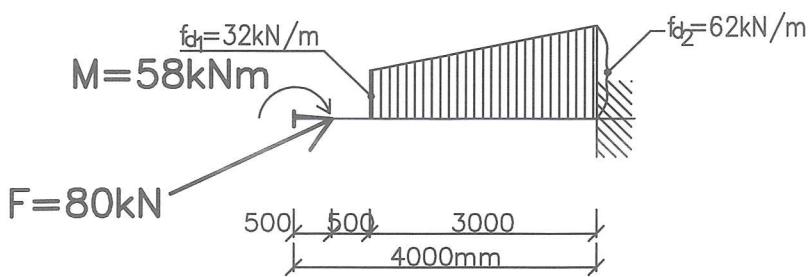
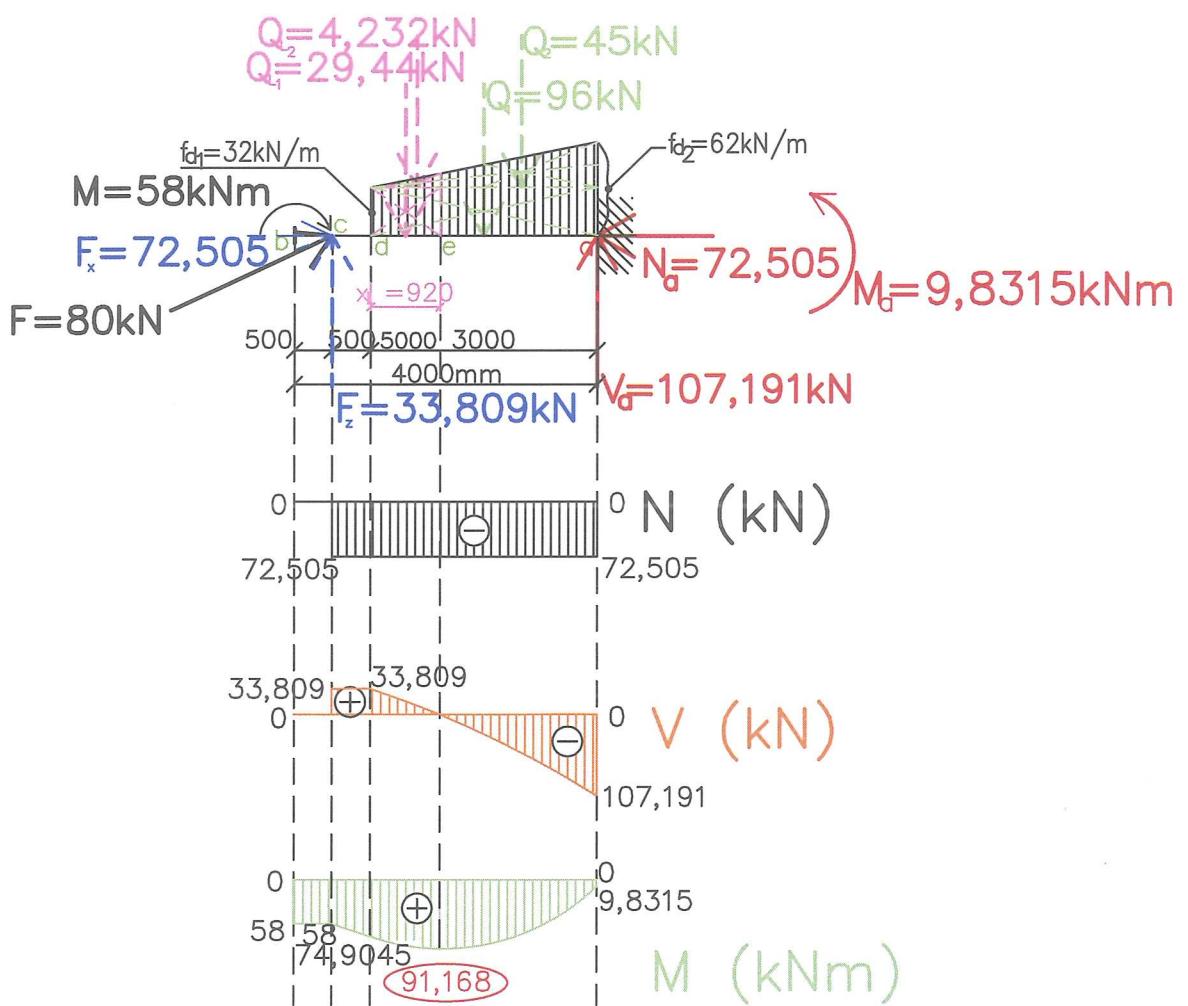


### 3.2.5 Konzola zatížená kombinovaným zatížením

#### ZADÁNÍ



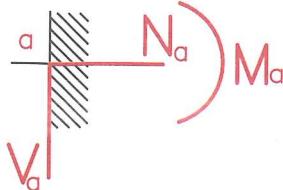
#### ŘEŠENÍ



## POSTUP K ŘEŠENÍ:

### A/ VYŘEŠÍME REAKCE

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



- 3) Rozložení šikmé síly

$$\begin{aligned} F_x &= F \cdot \cos 25^\circ = 80 \cdot \cos 25^\circ = 72,505 \text{ kN} \\ F_z &= F \cdot \sin 25^\circ = 80 \cdot \sin 25^\circ = 33,809 \text{ kN} \end{aligned}$$

- 4) Výpočet náhradních břemen

$$\begin{aligned} Q_1 &= f_{d1} \cdot l_1 = 32 \cdot 3 = 96 \text{ kN} \\ Q_2 &= \frac{1}{2} \cdot (f_{d2} - f_{d1}) \cdot l_1 = \frac{1}{2} \cdot (62 - 32) \cdot 3 = 45 \text{ kN} \end{aligned}$$

- 5) Vypočítáme reakce

- a) Pomocí silové podmínky rovnováhy do osy x vypočítáme reakci **N<sub>a</sub>**.

$$\sum_{i=1}^n F_{xi} = 0 \quad \leftarrow + \rightarrow -$$

$$\begin{aligned} F_x + N_a &= 0 \\ 72,505 + N_a &= 0 \\ N_a &= -72,505 \text{ kN} \leftarrow \end{aligned}$$

- b) Pomocí silové podmínky rovnováhy do osy z vypočítáme reakci **V<sub>a</sub>**.

$$\sum_{i=1}^n F_{zi} = 0 \quad \begin{matrix} \uparrow + \\ \downarrow - \end{matrix}$$

$$\begin{aligned} F_z - Q_1 - Q_2 + V_a &= 0 \\ 33,809 - 96 - 45 + V_a &= 0 \\ V_a &= 107,191 \text{ kN} \uparrow \end{aligned}$$

- c) Reakci **M<sub>a</sub>** je možno také určit pomocí momentové podmínky rovnováhy k bodu **a**.

$$\sum_{i=1}^n M_{ai} = 0 \quad \begin{matrix} + \\ \curvearrowright \\ - \end{matrix}$$

$$\begin{aligned} M + F_z \cdot 3,5 - Q_1 \cdot 1,5 - Q_2 \cdot 0,5 + M_a &= 0 \\ 58 + 33,809 \cdot 3,5 - 96 \cdot 1,5 - 45 \cdot 0,5 + M_a &= 0 \\ M_a &= -9,8315 \text{ kNm} \quad \curvearrowright \end{aligned}$$

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

$$\sum_{i=1}^n M_{bi} = 0 \quad \begin{matrix} + \\ \curvearrowright \\ - \end{matrix}$$

$$\begin{aligned} M - F_z \cdot 0,5 + Q_1 \cdot 2,5 + Q_2 \cdot 3,5 - V_a \cdot 4 + M_a &= 0 \\ 58 - 33,809 \cdot 0,5 + 96 \cdot 2,5 + 45 \cdot 3,5 - 107,191 \cdot 4 - 9,8315 &= 0 \\ 0 &= 0 \quad \checkmark \end{aligned}$$

## B/ VYŘEŠÍME PRŮBĚHY VNITŘNÍCH SIL

- 1) Výpočet průběhu normálových sil (znaménková konvence  )
- Mezi jednotlivými působištěmi normálových sil **c** až **a** je vždy konstantní průběh, který se mění vždy skokem v působišti nové síly a to právě o hodnotu této normálové síly.

$$\begin{aligned} \text{v bodě b: } N_b^L &= 0 \\ \text{v bodě c: } N_c^L &= N_b^L - F_x = 0 - 72,505 = -72,505 \text{ kN} \\ \text{v bodě d: } N_d^L &= N_c^L = -72,505 \text{ kN} \\ \text{v bodě a: } N_a^L &= N_d^L = -72,505 \text{ kN} \\ N_a^{L'} &= N_a^L + N_a = -72,505 + 72,505 = 0 \end{aligned}$$



- 2) Výpočet průběhu posouvajících sil ( znaménková konvence  )
- Z bodu **b** do bodu **c** je nulový průběh, nepůsobí zde žádná posouvající síla.
  - Z bodu **c** do bodu **d** je průběh konstantní.
  - Z bodu **d** do bodu **a** je průběh křivka 2.stupně a mění se postupně o velikost náhradního břemena  $Q_1$  a  $Q_2$ . Vrchol této křivky je v bodě **e**.

$$\begin{aligned} \text{v bodě b: } V_b^L &= 0 \\ \text{v bodě c: } V_c^L &= V_b^L + F_z = 0 + 33,809 = 33,809 \text{ kN} \\ \text{v bodě d: } V_d^L &= V_c^L = 33,809 \text{ kN} \\ \text{v bodě a: } V_a^L &= V_d^L - Q_1 - Q_2 = 33,809 - 96 - 45 = -107,191 \text{ kN} \\ V_a^{L'} &= V_a^L + V_a = -107,191 + 107,191 = 0 \end{aligned}$$

Mezi body **d** a **a** je pravděpodobné místo nebezpečného průřezu. Určíme ho z průběhu vnitřních sil například zleva od bodu **d** (značíme  $x_L$ ) a místo nebezpečného průřezu označíme **e**.

$$x_L = 0,92 \text{ m}$$

Určíme náhradní břemena od bodu **d** do **e**, které označíme  $Q_{L1}$  (pd rovnoměrného zatížení) a  $Q_{L2}$  (od trojúhelníkového zatížení):  
 $Q_{L1} = f_{d1} \cdot x_L = 32 \cdot 0,92 = 29,44 \text{ kN}$

$$\begin{aligned} f_{de} &= ((f_{d2} - f_{d1}) / l_1) \cdot x_L = ((62-32)/3) \cdot 0,92 = 9,2 \text{ kN/m} \\ Q_{L2} &= \frac{1}{2} \cdot f_{de} \cdot x_L = \frac{1}{2} \cdot 9,2 \cdot 0,92 = 4,232 \text{ kN} \end{aligned}$$

- 3) Výpočet průběhu ohybových momentů ( znaménková konvence  )
- Z bodu **b** do bodu **c** je průběh konstantní, v bodě **c** dojde ke zlomu.
  - Z bodu **c** do bodu **d** je průběh křivka 1.stupně, v bodě **d** dojde ke zlomu.
  - Z bodu **d** do bodu **a** je průběh křivka 3.stupně. Vrchol této křivky je v bodě **e**.

$$\begin{aligned} \text{v bodě b: } M_b^P &= M = 58 \text{ kNm} \\ \text{v bodě c: } M_c^P &= M = 58 \text{ kNm} \\ \text{v bodě d: } M_d^P &= M + F_z \cdot 0,5 = 58 + 33,809 \cdot 0,5 = 74,9045 \text{ kNm} \\ \text{v bodě e: } M_e^L &= M + F_z \cdot 1,42 - Q_{L1} \cdot 0,46 - Q_{L2} \cdot 0,306 = 58 + 33,809 \cdot 1,42 - 29,44 \cdot 0,46 - 4,232 \cdot 0,306 = 91,168 \text{ kNm} \\ \text{v bodě a: } M_a^P &= M_a = 9,8315 \text{ kNm} \end{aligned}$$

**Poznámka:** NEBEZPEČNÝ PRŮŘEZ je v bodě **e**, tzn. že ohybový moment má v tomto místě maximální hodnotu o velikost 91,168 kNm.