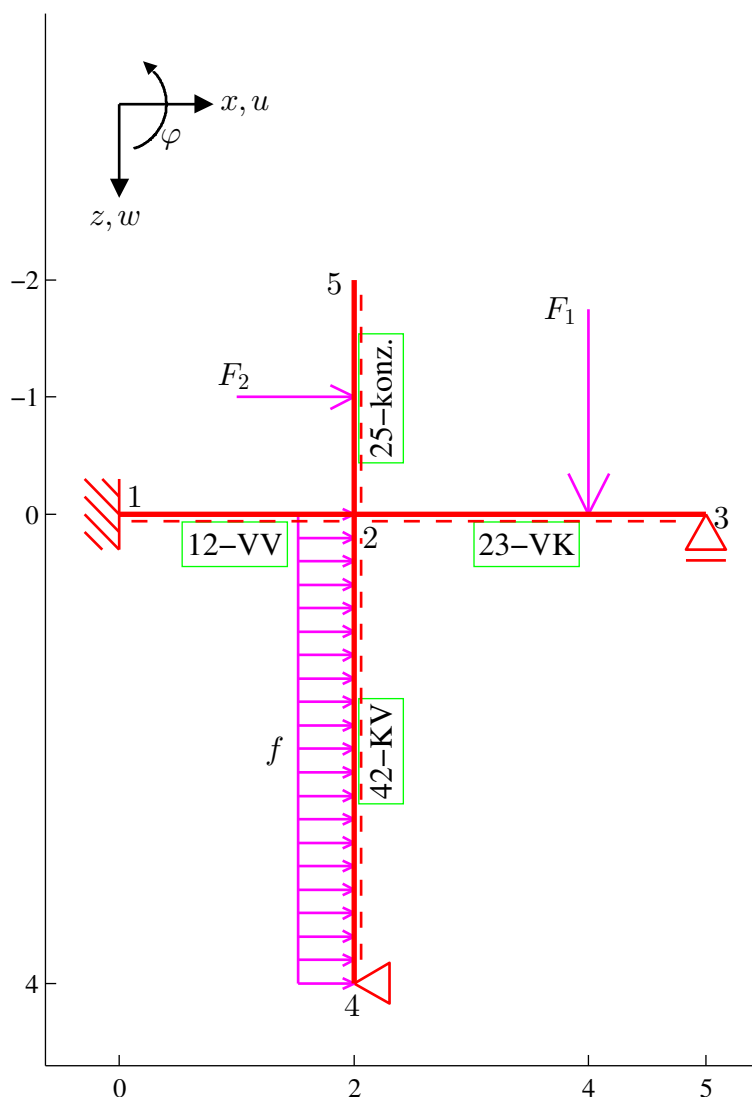


Pomocí zjednodušené deformační metody určete a vykreslete průběhy vnitřních sil (M, V, N) na zadané konstrukci (Obr. 1). Všechny pruty mají obdélníkový průřez o rozměrech 20 x 30 cm (šířka x výška) a jsou vyrobeny z materiálu, jehož modul pružnosti je $E = 30 \text{ GPa}$. Konstrukce je zatížena silou $F_1 = 7 \text{ kN}$, $F_2 = 4 \text{ kN}$ a rovnoměrným spojitým zatížením $f = 6 \text{ kN/m}$. (Jednotky použité pro výpočet jsou m, rad, kN, kNm, kPa.)



Obrázek 1: Schéma konstrukce a zatížení

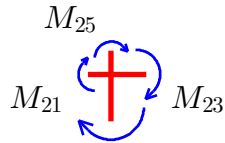
Při použití zjednodušené deformační metody, tedy za předpokladu nekonečné normálové tuhosti jednotlivých prutů, zredukujeme počet neznámých použitím následujících identit:

$$\begin{aligned} u_1 &= u_2 = u_3 = 0 \\ w_5 &= w_2 = w_4 = 0 \end{aligned}$$

Za základní neznámou tedy zvolíme φ_2 .

Sestavení podmínek rovnováhy:

- Momentová podmínka rovnováhy



$$M_{21} + M_{23} + M_{24} + M_{25} = 0$$

Koncové síly a momenty vyjádřené v závislosti na koncových posunech a pootočeních.

Prut 12-VV ($k_{12} = 2E_{12}I_{12}/L_{12} = 1.35 \cdot 10^4$ kNm):

- Vztahy zapsané v lokální souřadnicové soustavě:

$$\begin{aligned} Z_{12}^l &= 0 - \frac{k_{12} \left(3\varphi_1 + 3\varphi_2 - \frac{6w_1^l - 6w_2^l}{L_{12}} \right)}{L_{12}} \\ &= 0 - 2.025 \cdot 10^4 \varphi_2 \\ M_{12} &= 0 + k_{12} \left(2\varphi_1 + \varphi_2 - \frac{3w_1^l - 3w_2^l}{L_{12}} \right) \\ &= 0 + 1.35 \cdot 10^4 \varphi_2 \\ Z_{21}^l &= 0 + \frac{k_{12} \left(3\varphi_1 + 3\varphi_2 - \frac{6w_1^l - 6w_2^l}{L_{12}} \right)}{L_{12}} \\ &= 0 + 2.025 \cdot 10^4 \varphi_2 \\ M_{21} &= 0 + k_{12} \left(\varphi_1 + 2\varphi_2 - \frac{3w_1^l - 3w_2^l}{L_{12}} \right) \\ &= 0 + 2.7 \cdot 10^4 \varphi_2 \end{aligned}$$

- Vztahy pro transformaci do globální souřadnicové soustavy:

$$\begin{aligned} X_{12} &= X_{12}^l & u_1^l &= u_1 \\ Z_{12} &= Z_{12}^l & w_1^l &= w_1 \\ X_{21} &= X_{21}^l & u_2^l &= u_2 \\ Z_{21} &= Z_{21}^l & w_2^l &= w_2 \end{aligned}$$

Prut 23-VK (z hlediska tahu-tlaku staticky určitá část konstrukce)

- Vztahy zapsané v lokální souřadnicové soustavě:

$$\begin{aligned}
Z_{23}^l &= -\frac{b_{23} F_{1z} \left(\frac{a_{23} (L_{23} + b_{23})}{2 L_{23}^2} + 1 \right)}{L_{23}} - \frac{3 k_{23} \left(2 \varphi_2 - \frac{2 w_2^l - 2 w_3^l}{L_{23}} \right)}{4 L_{23}} \\
&= -\frac{91}{27} - 4500 \varphi_2 \\
M_{23} &= \frac{a_{23} b_{23} F_{1z} (L_{23} + b_{23})}{2 L_{23}^2} + \frac{3 k_{23} \left(2 \varphi_2 - \frac{2 w_2^l - 2 w_3^l}{L_{23}} \right)}{4} \\
&= \frac{28}{9} + 1.35 \cdot 10^4 \varphi_2 \\
Z_{32}^l &= \frac{a_{23} F_{1z} \left(\frac{b_{23} (L_{23} + b_{23})}{2 L_{23}^2} - 1 \right)}{L_{23}} + \frac{3 k_{23} \left(2 \varphi_2 - \frac{2 w_2^l - 2 w_3^l}{L_{23}} \right)}{4 L_{23}} \\
&= -\frac{98}{27} + 4500 \varphi_2 \\
M_{32} &= 0 + 0
\end{aligned}$$

- Vztahy pro transformaci do globální souřadnicové soustavy:

$$\begin{aligned}
X_{23} &= X_{23}^l & u_2^l &= u_2 \\
Z_{23} &= Z_{23}^l & w_2^l &= w_2 \\
X_{32} &= X_{32}^l & u_3^l &= u_3 \\
Z_{32} &= Z_{32}^l & w_3^l &= w_3
\end{aligned}$$

Prut 42-KV ($k_{42} = 2E_{42}I_{42}/L_{42} = 6750 \text{ kNm}$):

- Vztahy zapsané v lokální souřadnicové soustavě:

$$\begin{aligned}
Z_{42}^l &= -\frac{3 L_{42} f_z}{8} - \frac{3 k_{42} \left(2 \varphi_2 - \frac{2 w_4^l - 2 w_2^l}{L_{42}} \right)}{4 L_{42}} \\
&= -9 - 2531 \varphi_2 \\
M_{42} &= 0 + 0 \\
Z_{24}^l &= -\frac{5 L_{42} f_z}{8} + \frac{3 k_{42} \left(2 \varphi_2 - \frac{2 w_4^l - 2 w_2^l}{L_{42}} \right)}{4 L_{42}} \\
&= -15 + 2531 \varphi_2 \\
M_{24} &= -\frac{L_{42}^2 f_z}{8} + \frac{3 k_{42} \left(2 \varphi_2 - \frac{2 w_4^l - 2 w_2^l}{L_{42}} \right)}{4} \\
&= -12 + 1.013 \cdot 10^4 \varphi_2
\end{aligned}$$

- Vztahy pro transformaci do globální souřadnicové soustavy:

$$\begin{aligned}
X_{42} &= Z_{42}^l & u_4^l &= -w_4 \\
Z_{42} &= -X_{42}^l & w_4^l &= u_4 \\
X_{24} &= Z_{24}^l & u_2^l &= -w_2 \\
Z_{24} &= -X_{24}^l & w_2^l &= u_2
\end{aligned}$$

Prut 25-konz. (staticky určitá část konstrukce)

- Vztahy zapsané v lokální souřadnicové soustavě:

$$\begin{aligned} Z_{25}^l &= -F_{2z} + 0 \\ &= -4 + 0 \\ M_{25} &= a_{25} F_{2z} + 0 \\ &= 4 + 0 \\ Z_{52}^l &= 0 + 0 \\ M_{52} &= 0 + 0 \end{aligned}$$

- Vztahy pro transformaci do globální souřadnicové soustavy:

$$\begin{aligned} X_{25} &= Z_{25}^l & u_2^l &= -w_2 \\ Z_{25} &= -X_{25}^l & w_2^l &= u_2 \\ X_{52} &= Z_{52}^l & u_5^l &= -w_5 \\ Z_{52} &= -X_{52}^l & w_5^l &= u_5 \end{aligned}$$

Po dosazení koncových sil do podmínky rovnováhy dostaneme rovnici:

$$5.063 \cdot 10^4 \varphi_2 - 4.889 = 0$$

Vyřešením rovnice o jedné neznámé obdržíme hodnotu deformace

$$\varphi_2 = 9.657 \cdot 10^{-5} \text{ rad}$$

Po dosazení vypočtených posunů a pootočení zjistíme koncové příčné síly a momenty na prutech. Podélné koncové síly na prutech lze následně dopočítat ze silových podmínek rovnováhy ve styčnicích.

Prut 12:

$$\begin{aligned} X_{12}^l &= -18.756 \text{ kN} \\ Z_{12}^l &= -1.956 \text{ kN} \\ M_{12} &= 1.304 \text{ kNm} \\ X_{21}^l &= 18.756 \text{ kN} \\ Z_{21}^l &= 1.956 \text{ kN} \\ M_{21} &= 2.607 \text{ kNm} \end{aligned}$$

Prut 23:

$$\begin{aligned} X_{23}^l &= 0.000 \text{ kN} \\ Z_{23}^l &= -3.805 \text{ kN} \\ M_{23} &= 4.415 \text{ kNm} \\ X_{32}^l &= 0.000 \text{ kN} \\ Z_{32}^l &= -3.195 \text{ kN} \\ M_{32} &= 0.000 \text{ kNm} \end{aligned}$$

Prut 42:

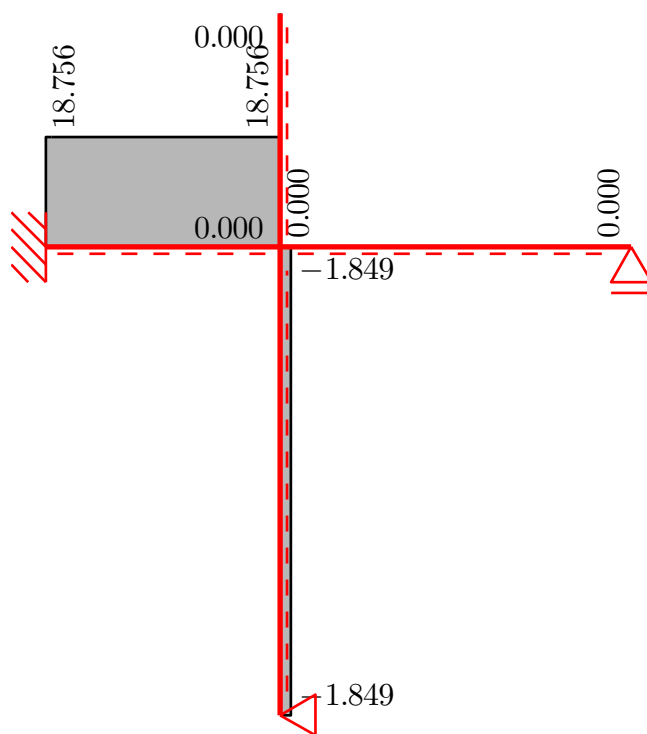
$$\begin{aligned} X_{42}^l &= 1.849 \text{ kN} \\ Z_{42}^l &= -9.244 \text{ kN} \\ M_{42} &= 0.000 \text{ kNm} \\ X_{24}^l &= -1.849 \text{ kN} \\ Z_{24}^l &= -14.756 \text{ kN} \\ M_{24} &= -11.022 \text{ kNm} \end{aligned}$$

Prut 25:

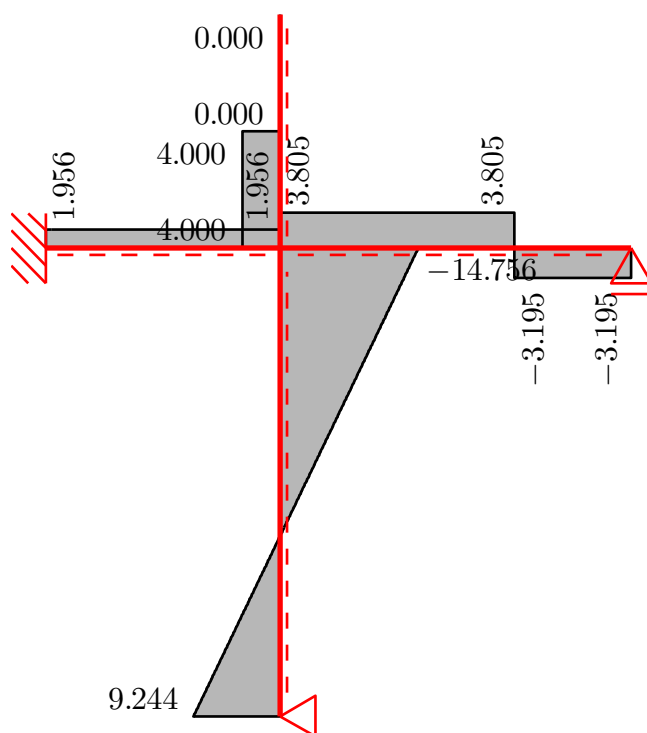
$$\begin{aligned} X_{25}^l &= 0.000 \text{ kN} \\ Z_{25}^l &= -4.000 \text{ kN} \\ M_{25} &= 4.000 \text{ kNm} \\ X_{52}^l &= 0.000 \text{ kN} \\ Z_{52}^l &= 0.000 \text{ kN} \\ M_{52} &= 0.000 \text{ kNm} \end{aligned}$$

Na základě takto určených hodnot koncových sil vykreslíme příslušné průběhy vnitřních sil.

- Normálové síly N [kN]



- Posouvající síly V [kN]



- Ohybové momenty M [kNm]

