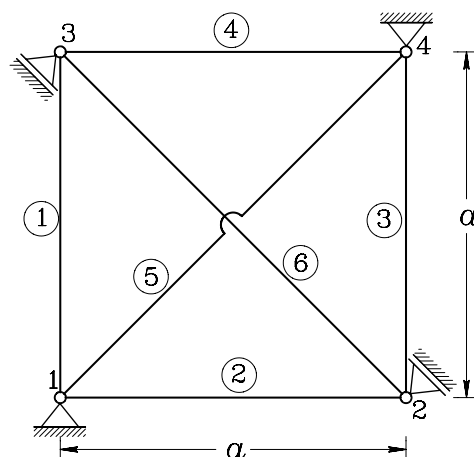


Drugi KOLOKVIJ iz MEHANIKE TRDNIH TELES 17. januar 2003

1. Vse palice v ravninskem paličju so iz enakega materiala in imajo enak prečni prerez. Po metodi pomikov izračunaj notranje sile v palicah, če palico 6 segrejemo za 50 K.

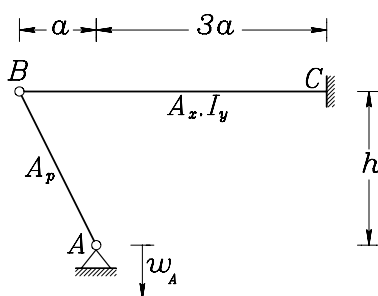
Namig: Upoštevaj simetrijo.

Podatki: $A_p = 25 \text{ cm}^2$, $E = 200\,000 \text{ MPa}$, $a = 3 \text{ m}$, $\alpha_T = 1.2 \cdot 10^{-5} \frac{1}{\text{K}}$.



2. Zaradi slabega temeljenja se podpora A vertikalno posede za w_A . Vsi nosilci so iz enakega materiala. Z uporabo diferencialnih enačb upogibnice in/ali z uporabo tabel izračunaj notranje sile in vertikalni pomik točke B. Nariši tudi diagrame notranjih sil.

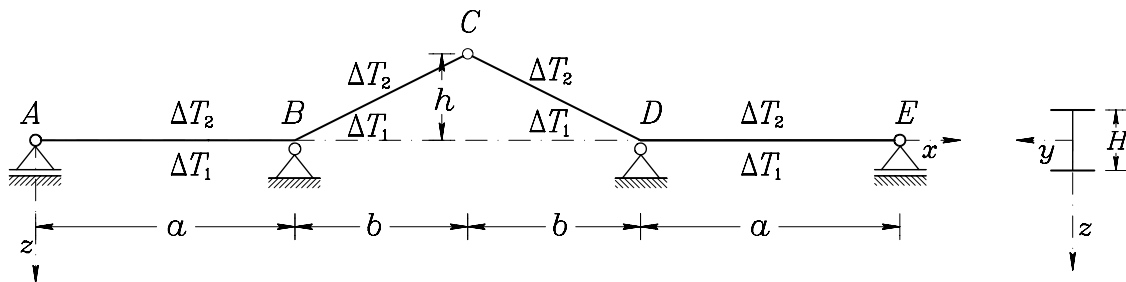
Podatki: $A_x = 25 \text{ cm}^2$, $A_p = 10 \text{ cm}^2$, $I_y = 1000 \text{ cm}^4$, $E = 200\,000 \text{ MPa}$, $a = 2 \text{ m}$, $h = 4 \text{ m}$, $w_A = 4 \text{ cm}$.



3. Nosilec, katerega prečni prerez je I-profil višine $H = 20 \text{ cm}$, na gornji strani segrejemo za $\Delta T_2 = 10 \text{ K}$, na spodnji pa ohladimo za $\Delta T_1 = -10 \text{ K}$. Celoten nosilec je iz enakega materiala in konstantnega prečnega prereza. Predpostavi linearen potek temperature po prerezu. Z uporabo diferencialnih enačb upogibnice in/ali z uporabo tabel izračunaj vertikalni pomik točke C in notranje sile v nosilcu. Nariši tudi diagrame notranjih sil.

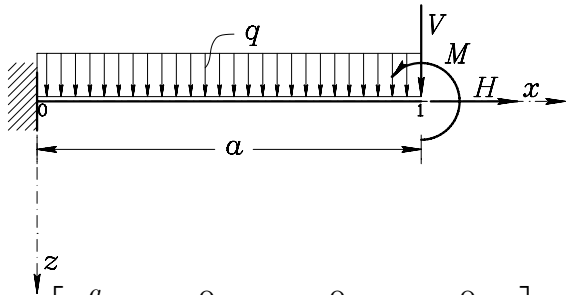
Namig: Upoštevaj simetrijo.

Podatki: $a = 3 \text{ m}$, $b = 2 \text{ m}$, $h = 1 \text{ m}$, $E = 200\,000 \text{ MPa}$, $I_y = 2000 \text{ cm}^4$, $A_x = 30 \text{ cm}^2$, $\alpha_T = 1.2 \cdot 10^{-5} \frac{1}{\text{K}}$.



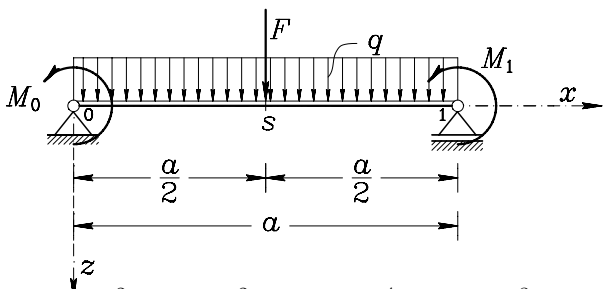
Točkovanje: 35 % + 35 % + 40 % = 110 %.

1. KONZOLA



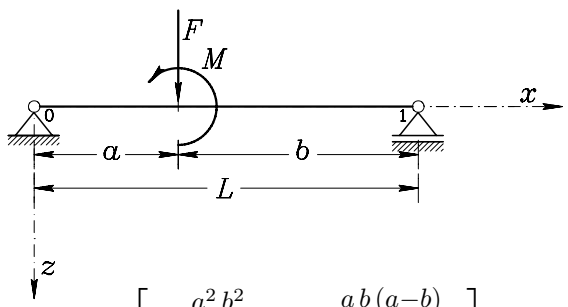
$$\begin{bmatrix} u_1 \\ w_1 \\ \omega_{y1} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{a}{E A_x} & 0 & 0 & 0 \\ 0 & \frac{a^3}{3 E I_y} & -\frac{a^2}{2 E I_y} & \frac{a^4}{8 E I_y} \\ 0 & -\frac{a^2}{2 E I_y} & \frac{a}{E I_y} & -\frac{a^3}{6 E I_y} \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} H \\ V \\ M \\ q \end{bmatrix}$$

2. PROSTOLEŽEČI NOSILEC (1. obtežni primer)



$$\begin{bmatrix} w_s \\ \omega_{ys} \\ \omega_{y0} \\ \omega_{y1} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{a^2}{16 E I_y} & \frac{a^2}{16 E I_y} & \frac{5 a^4}{384 E I_y} & \frac{a^3}{48 E I_y} \\ -\frac{a}{24 E I_y} & \frac{a}{24 E I_y} & 0 & 0 \\ \frac{a}{3 E I_y} & -\frac{a}{6 E I_y} & -\frac{a^3}{24 E I_y} & -\frac{a^2}{16 E I_y} \\ -\frac{a}{6 E I_y} & \frac{a}{3 E I_y} & \frac{a^3}{24 E I_y} & \frac{a^2}{16 E I_y} \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} M_0 \\ M_1 \\ q \\ F \end{bmatrix}$$

3. PROSTOLEŽEČI NOSILEC (2. obtežni primer)



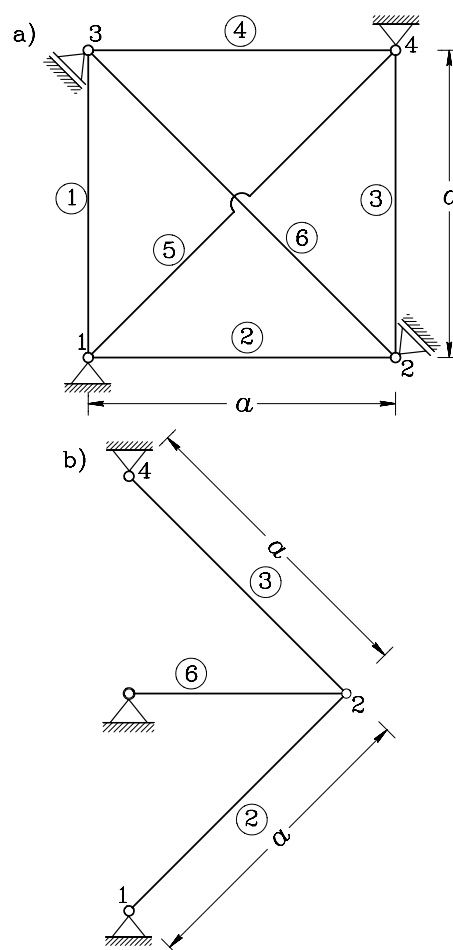
$$\begin{bmatrix} w(a) \\ \omega_y(a) \\ \omega_{y0} \\ \omega_{y1} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{a^2 b^2}{3 L E I_y} & \frac{a b (a-b)}{3 L E I_y} \\ \frac{a b (a-b)}{3 L E I_y} & \frac{(a^2 - a b + b^2)}{3 L E I_y} \\ -\frac{a b (L+b)}{6 L E I_y} & -\frac{(L^2 - 3 b^2)}{6 L E I_y} \\ \frac{a b (L+a)}{6 L E I_y} & -\frac{(L^2 - 3 a^2)}{6 L E I_y} \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} F \\ M \end{bmatrix}$$

Namigi in rešitve nalog

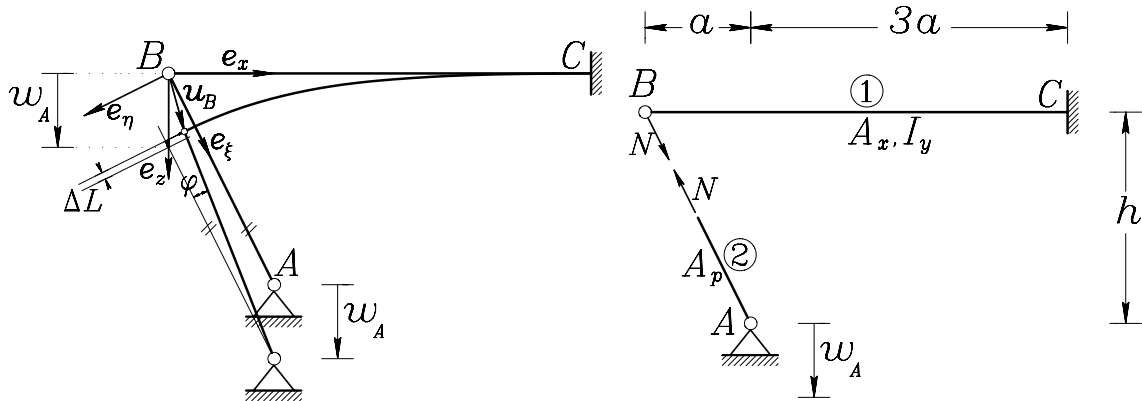
1. Vozlišči 1 in 4 se ne premakneta (glej sliko a), zato je sila v palici 5 enaka 0. Ker v tej palici ni osne sile, jo lahko v tem obtežnem primeru iz paličja črtamo. Zaradi simetrije (premisli) sta reakciji v podporah 2 in 3 enaki nič. Opazimo tudi, da se središče palice 6 ne premakne. Zato lahko računski model poenostavimo (glej sliko b).

Palico 6 segrejemo za $\Delta T = 50$ K in pri izbranih podatkih izračunamo:
 $N_1 = N_2 = N_3 = N_4 = 87.868$ kN,
 $N_6 = -124.2641$ kN.

Podroben potek reševanja za primer, ko palico 6 segrejemo z ΔT , lahko najdemo v učbeniku (zgled 5.15).



2. Iz slike vidimo, da je pomik krajišča B palice AB sestavljen iz treh delov: pomika w_A , raztezka palice ΔL in zasuka φ raztegnjene palice. Do istega rezultata pridemo tudi povsem formalno z enačbami. Nalogo bomo rešili na dva načina:



Prva rešitev:

Ob uvedenih oznakah $L = \sqrt{a^2 + h^2}$, $\cos \alpha = \frac{a}{L}$ in $\sin \alpha = \frac{h}{L}$ z uporabo tabel iz slik dobimo

$$\vec{u}_B^1 = \frac{N \cos \alpha 4a}{E A_x} \vec{e}_x + \frac{N \sin \alpha (4a)^3}{3 E I_y} \vec{e}_z.$$

$$\begin{aligned} \vec{u}_B^2 &= w_A \vec{e}_z - \frac{N L}{E A_p} \vec{e}_\xi + \varphi \vec{e}_y \times \vec{A}B \\ &= w_A \vec{e}_z - \frac{N L}{E A_p} \vec{e}_\xi + \varphi L \vec{e}_\eta. \end{aligned}$$

Slika dejansko prikazuje

$$\vec{u}_B^2 = w_A \vec{e}_z - \frac{N L}{E A_p} \vec{e}_\xi + \varphi (L + \Delta L) \vec{e}_\eta,$$

vendar je $\varphi (L + \Delta L) \approx \varphi L$. Poleg majhnih raztezkov ΔL smo, kot običajno, privzeli tudi majhne zasuke φ . Upoštevamo kompatibilitetni pogoj

$$\vec{u}_B^1 = \vec{u}_B^2. \quad (1)$$

Nalogo lahko sedaj rešimo na dva načina.

- Vektorja \vec{e}_ξ in \vec{e}_η zapišemo v bazi \vec{e}_x in \vec{e}_y . Vektorska enačba (1) predstavlja sistem dveh skalarnih enačb v smereh \vec{e}_x in \vec{e}_z , ki jih dobimo tako, da enačbo (1) najprej pomnožimo skalarno z \vec{e}_x nato pa še z \vec{e}_z . Iz teh dveh enačb pri izbranih podatkih izračunamo neznanki $N = 0.52388$ kN in $\varphi = -2.2469 \cdot 10^{-6}$ (rad).
- Enačbo (1) pomnožimo skalarno z vektorjem \vec{e}_ξ . Dobimo eno enačbo za neznanko N . Kratek račun da $N = 0.52388$ kN. Ta način reševanja je praktično najhitrejši.

Vertikalni pomik točke B dobimo iz enačbe $w_B = \frac{N \sin \alpha (4a)^3}{3 E I_y} = 3.9985$ cm. Pomik $w_B \approx w_A$, ker sta tako raztezek palice, kot tudi pomik zaradi zasuka palice majhna v primerjavi s pomikom w_A .

Notranje sile naj na osnovi slike b) določi bralec sam.

Druga rešitev:

- Najprej za telo 1 napišemo diferencialni enačbi $u' = \frac{N_x}{E A_x}$ in $w'' = \frac{-M_y}{E I_y}$ z ustreznimi robnimi pogoji $u(4a) = 0$, $w'(4a) = 0$, $w(4a) = 0$. Iz robnih pogojev najprej izračunamo integracijske konstante C_1 , C_2 , C_3 . Nato izračunamo pomik \vec{u}_B^1 in dobimo

$$\vec{u}_B^1 = \frac{N \cos \alpha 4a}{E A_x} \vec{e}_x + \frac{N \sin \alpha (4a)^3}{3 E I_y} \vec{e}_z.$$

- Napišemo diferencialni enačbi z ustreznimi robnimi pogoji še za drugi del. Os x naj ima smer vektorja \vec{e}_ξ , os z pa smer vektorja \vec{e}_η . Ker je drugi del palica, znaša osna sila kar N , upogibni moment pa je enak nič, zato lahko pišemo

$$u' = \frac{N}{E A_p}, \quad w'' = \frac{-M_y}{E I_p} = 0.$$

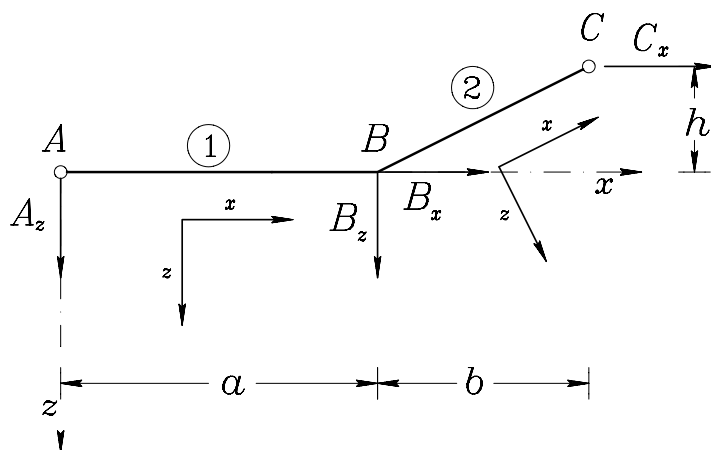
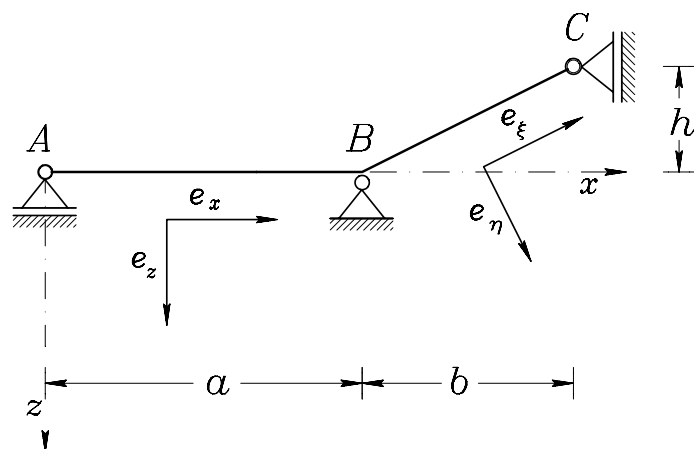
Od tu dobimo rešitvi $u = \frac{N x}{E A_p} + C_4$ in $w = C_5 x + C_6$. Opazimo, da pomik w predstavlja pomik palice AB , ki je enak pomiku togega telesa ob upoštevanju majhnega zasuka, u pa skrček/raztezek palice v vzdolžni smeri. S temi enačbami utemeljimo prvo sliko in hkrati tudi prvo (krajšo) rešitev. Robne pogoje podajata enačbi

$$\vec{u}_B^2 = u(0) \vec{e}_\xi + w(0) \vec{e}_\eta = \vec{u}_B^1, \quad \vec{u}_A = u(L) \vec{e}_\xi + w(L) \vec{e}_\eta = w_A \vec{e}_z.$$

Dve vektorski enačbi predstavljata štiri skalarne enačbe. Te lahko dobimo npr. tako, da enačbi po vrsti skalarno pomnožimo z \vec{e}_x in \vec{e}_y , ali pa tako, da enačbi po vrsti skalarno pomnožimo z \vec{e}_ξ in \vec{e}_η . Iz teh štirih enačb izračunamo manjkajoče neznanke N , C_4 , C_5 in C_6 . Ob izbranih podatkih dobimo $N = 0.52388$ kN.

3. Nalogo bi lahko hitreje rešili z uporabo tabel, vendar bi bil postopek manj razumljiv. Zato jo bomo rešili kar z uporabo diferencialnih enačb upogibnice.

Najprej bomo upoštevali simetrijo. Nato pa napisali ravnotežne enačbe, ter diferencialne enačbe upogibnice z ustreznimi robnimi pogoji.



Izračunamo $\Delta T_x = \frac{\Delta T_1 + \Delta T_2}{2} = 0 \text{ K}$ in $\Delta T_z = \frac{\Delta T_1 - \Delta T_2}{H} = -1 \frac{\text{K}}{\text{cm}}$.

Ravnotežne enačbe so npr. $\sum X = 0$, $\sum Z = 0$ in $\sum M_Y^B = 0$. Iz zadnje enačbe opazimo zvezo $C_x = A_z \frac{a}{h}$.

– Polje 1: Napišemo diferencialni enačbi

$$u_1' = \frac{N_x}{E A_x} + \alpha_T \Delta T_x = 0, \quad w_1'' = -\frac{M_y}{E I_y} - \alpha_T \Delta T_z = \frac{A_z x}{E I_y} - \alpha_T \Delta T_z.$$

Splošni rešitvi gornjih enačb se glasita

$$u_1 = C_1, \quad w_1 = A_z \frac{x^3}{6 E I_y} - \alpha_T \Delta T_z \frac{x^2}{2} + C_2 x + C_3.$$

Ob upoštevanju robnih pogojev $u_1(a) = 0$, $w_1(0) = 0$ in $w_1(a) = 0$ izračunamo pomike

$$u_1 = 0, \quad w_1 = \frac{1}{6} \frac{A_z x^3}{E I_y} - \frac{1}{2} \alpha_T \Delta T_z x^2 + \left(\frac{1}{2} \alpha_T \Delta T_z a - \frac{1}{6} \frac{A_z a^2}{E I_y} \right) x.$$

– Polje 2: Označimo dolžino nosilca BC z L . Napišemo diferencialni enačbi

$$u_2' = \frac{N_x}{E A_x} + \alpha_T \Delta T_x = \frac{A_z a b}{h L E A_x}, \quad w_2'' = -\frac{M_y}{E I_y} - \alpha_T \Delta T_z = -\frac{A_z a (x - L)}{L E I_y} - \alpha_T \Delta T_z.$$

Upoštevamo robni pogoj $u_2(0) = 0$ in dobimo

$$u_2 = \frac{A_z a b x}{h L E A_x}.$$

Drugo enačbo integriramo

$$w_2 = -\frac{1}{6} \frac{A_z a (x-L)^3}{L E I_y} - \frac{1}{2} \alpha_T \Delta T_z x^2 + C_5 x + C_6.$$

Ob upoštevanju $\vec{u}_2 = u_2 \vec{e}_\xi + w_2 \vec{e}_\eta$, konstanti C_5 in C_6 in neznano reakcijo A_z dobimo iz robnih pogojev

$$w_2(0) = 0, \quad \vec{u}_2(C) \cdot \vec{e}_x = 0$$

in ključnega robnega pogoja, da je zasuk na koncu prvega nosilca enak zasuku na začetku drugega nosilca, tj.

$$-w_1'(a) = -w_2'(0).$$

Pri izbranih podatkih izračunamo reakcijo $A_z = -2.3837$ kN ($C_6 = .14898$, $A_z = -2.3837$, $C_5 = -.001986$).

Notranje sile sedaj lahko določi bralec sam.

Vertikalni pomik točke C pa dobimo iz enačbe $w(C) = \vec{u}_2(C) \cdot \vec{e}_z = 0.00533$ cm.