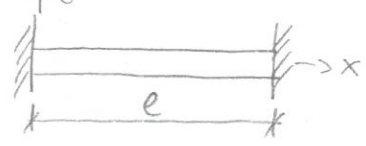


1. Példa



Adatok
 $l = 1 \text{ [m]}$
 $E = 200 \text{ [GPa]}$
 $\alpha = 7,2 \cdot 10^{-5} \text{ [1/K]}$

Feladat
 a, Feszültség $\mu = 50 \text{ [K]}$ esetén
 b, $\mu(0) = 0$; $\mu(l) = 100 \text{ [K]}$
 állandó hőmérsékletváltozás mellett?

Megoldás

x irányú elmozdulás: $\frac{du}{dx} = \epsilon_x \Rightarrow du = \epsilon_x dx \int_0^x \Rightarrow$
 $u(x) = \int_0^x \epsilon_x(\xi) d\xi + u(0)$

ahol $\epsilon_x(x) = \frac{G_x}{E} + \alpha \mu(x)$ - termikus görbe

Ettel: $u(l) = \int_0^l \frac{G_x}{E} + \alpha \mu(x) dx = 0, u(l) = u(0) = 0$

$$\frac{G_x}{E} l + \alpha \int_0^l \mu(x) dx = 0 \Rightarrow G_x = -\frac{E\alpha}{l} \int_0^l \mu(x) dx$$

a, $\mu(x) = \mu = 50$
 $G_x = -\frac{E\alpha}{l} \int_0^l \mu dx = -E\alpha\mu = -120 \text{ [MPa]}$

b, Ebben az esetben $\mu(x) \Rightarrow$ hővezetési differenciálegyenletből:

$\Delta \mu = \frac{d^2 \mu}{dx^2} = 0$, μ egy integrálva:

$\mu(x) = C_1 x + C_2 \Rightarrow$ BC: $\mu(0) = 0 \Rightarrow C_2 = 0$
 $\mu(l) = 100 \Rightarrow C_1 \cdot l = 100 \Rightarrow C_1 = 100 \text{ [K/m]}$

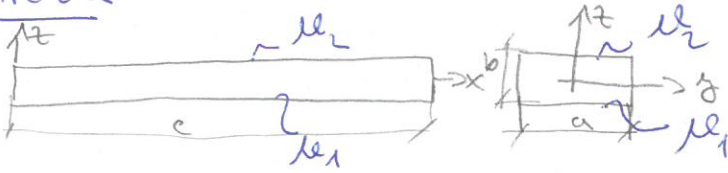
Ettel:

$$G_x = -\frac{E\alpha}{l} C_1 \frac{l^2}{2} = -120 \text{ [MPa]}$$

M₁ ugyanaz az átlag hőterhelés

2. Példa

2. Példa



Adatok

- $a = 25$ [mm]
- $b = 50$ [mm]
- $E = 200$ [GPa]

- $\alpha = 1,2 \cdot 10^{-5}$ [$\frac{1}{K}$]
- $\mu_1 = 20$ [K]
- $\mu_2 = 40$ [K]

Kérdés

Állandó hőmérséklet mellett hogyan alakul a feszültség eloszlás?

Megoldás

Mivel a feszültség eloszlása lineáris a hőmérséklet eloszlás:

$$\Delta \mu = \frac{d^2 \mu}{dz^2} = 0$$

\Rightarrow megoldás: $\mu(z) = A + Bz$

$$\left. \begin{aligned} BC: \mu\left(-\frac{b}{2}\right) &= A - B\frac{b}{2} = \mu_1 \\ \mu\left(\frac{b}{2}\right) &= A + B\frac{b}{2} = \mu_2 \end{aligned} \right\} \Rightarrow \begin{aligned} A &= \frac{\mu_1 + \mu_2}{2} \\ B &= \frac{\mu_2 - \mu_1}{b} \end{aligned}$$

tehát $\mu(z) = \frac{\mu_1 + \mu_2}{2} + \frac{\mu_2 - \mu_1}{b} z$

Egyszerűbben a hőfeszültség:

$$\sigma_x(x, y, z) = \frac{F_T}{A} + \frac{M_{T_y}}{I_y} z - \frac{M_{T_z}}{I_z} y - E \alpha \mu(x, y, z),$$

ahol: $F_T = E \alpha \int_A \mu dA = E \alpha \int_{-a/2}^{a/2} \int_{-b/2}^{b/2} \mu(z) dz dy = E \alpha a \left[\frac{\mu_1 + \mu_2}{2} \frac{b}{2} + \frac{\mu_2 - \mu_1}{b} \frac{b^2}{4} + \left(\frac{\mu_1 + \mu_2}{2} \left(-\frac{b}{2}\right) + \frac{\mu_2 - \mu_1}{b} \frac{b^2}{4} \right) \right] =$

$$M_{T_y} = E \alpha \int_A z \mu dA = E \alpha a \int_{-b/2}^{b/2} z \mu(z) dz = E \alpha \frac{ab}{12} (\mu_2 - \mu_1) \quad \begin{aligned} I_y &= \frac{b^3 a}{12} \\ I_z &= \frac{b a^3}{12} \end{aligned}$$

$$M_{T_z} = -E \alpha \int_A y \mu dA = -E \alpha \int_{-b/2}^{b/2} \left(\int_{-a/2}^{a/2} y dy \right) \mu(z) dz = 0$$

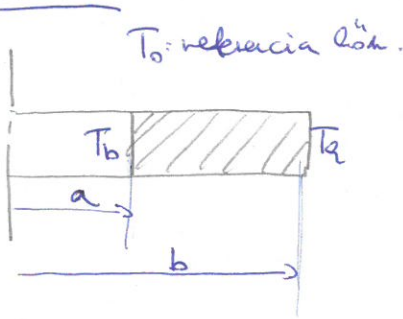
$$\left[\frac{y^2}{2} \right]_{-a/2}^{a/2} = 0$$

így: $\sigma(z) = E \alpha \left[\frac{\mu_1 + \mu_2}{2} + \frac{\mu_2 - \mu_1}{b} z - \left(\frac{\mu_1 + \mu_2}{2} + \frac{\mu_2 - \mu_1}{b} z \right) \right] = 0$

M_y az nem alakított ki (klasszikus kötésgulni) \Rightarrow \neq feszültség.

(Tehát működik az elvlet!)

3. Példa



- Adatok
- $a = 20 \text{ [mm]}$
 - $b = 40 \text{ [mm]}$
 - $T_b = 80 \text{ [}^\circ\text{C]}$
 - $T_k = 60 \text{ [}^\circ\text{C]}$
 - $T_0 = 20 \text{ [}^\circ\text{C]}$
 - $E = 210 \text{ [GPa]}$
 - $\nu = 0,3$
 - $\alpha = 1,2 \cdot 10^{-5} \left[\frac{1}{\text{K}} \right]$

Feladat

- a, Pontos hőmérsékleteloszlás és ezzel lineáris közelítés
- b, $\sigma_r(r)$; $\sigma_t(r)$ és feltér?
- c, Hol a legnagyobb az eltolás?
- d, Axialis fesz. eltolás szerkesztés esetén $\epsilon_T = \alpha \Delta T$

Megoldás

a, Pontos hőmérséklet eloszlás a hővezetés differenciál egyenletéből (polar koordináta rendszer)

$$\Delta u = \frac{d^2 u}{dr^2} + \frac{1}{r} \frac{du}{dr} = 0 \quad \text{Itt no } C_1 r + C_2$$

Ezért a megoldása

$$u(r) = u_2 + \frac{u_b - u_k}{\ln(b/a)} \ln \frac{b}{r}, \quad \text{ahol } u_b = T_b - T_0 = 60 \text{ [}^\circ\text{C]}$$

$$u_k = T_k - T_0 = 40 \text{ [}^\circ\text{C]}$$

A differenciál egyenlet linearizálva:

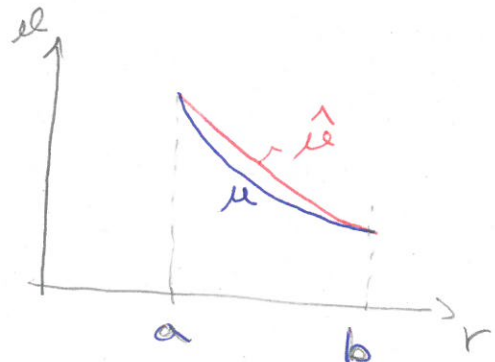
$$\Delta u \approx \frac{d^2 u}{dr^2} = 0$$

Ezért megoldása (lásd előző feladat)

$$\hat{u}(r) = u_2 + \frac{u_b - u_k}{b-a} (b-r)$$

M. nem mindig, hogy mit linearizálunk

- BC-t +2 helyig $u(a) = u_b = \hat{u}(a)$
- $u(b) = \hat{u}(b) = u_k$



b, Feszültségeloszlás

$$\sigma_r = -\frac{E\alpha}{r^2} \int_a^r r u(r) dr + A - \frac{B}{r^2}$$

$$\sigma_t = \frac{E\alpha}{r^2} \int_a^r r u(r) dr + A + \frac{B}{r^2} - E\alpha u(r)$$

$$\text{BC: } \sigma_r(a) = 0 \Rightarrow -\frac{E\alpha}{a^2} \int_a^a r u(r) dr + A - \frac{B}{a^2} = 0$$

$$\sigma_r(b) = 0 \Rightarrow -\frac{E\alpha}{b^2} \int_a^b r u(r) dr + A - \frac{B}{b^2} = 0$$

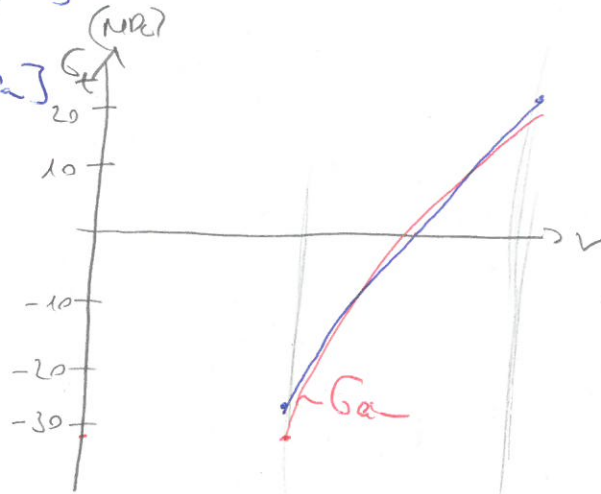
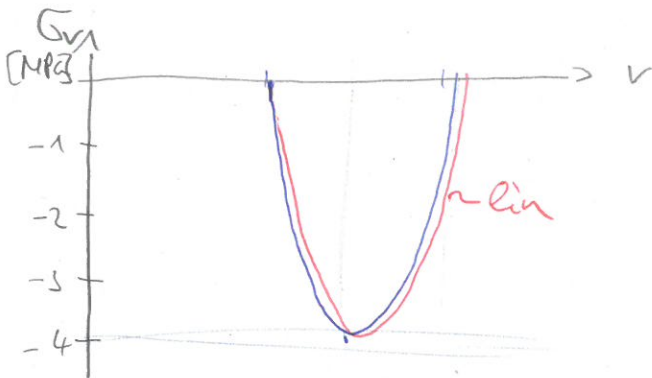
polinom, vagy $x \cdot \ln x$ integrálása

$$\sigma_r(r) = 36,36 \ln r - 142,51 + \frac{13440}{r^2} \text{ [MPa]}$$

$$\sigma_t(r) = 36,36 \ln(r) - 106,16 + \frac{13440}{r^2} \text{ [MPa]}$$

$$\hat{\sigma}_r(r) = 0,84v - 39,2 + \frac{8960}{r^2} \text{ [MPa]}$$

$$\hat{\sigma}_t(r) = 1,68v - 39,2 - \frac{8960}{r^2} \text{ [MPa]}$$



A legnagyobb felbőrség és hőjel:

$$\Delta T_{\max} = \Delta T(28,85) = -1,72 [^{\circ}\text{C}] \quad \Delta \sigma_{r\max} = \Delta \sigma_r(34,12) = 0,21 \text{ [MPa]}$$

$$\Delta \sigma_{\theta\max} = \Delta \sigma_{\theta}(28,80) = 1,44 \text{ [MPa]}$$

de síkalkulációk esetén legyen

$$\epsilon_t = \epsilon_0$$

A leírásuk megoldás anyagmodell (Duhamel-Neumann)

$$\epsilon_r = \frac{1+\nu}{E} \left[\sigma_r + \frac{\nu}{1+\nu} (\sigma_r + \sigma_t + \sigma_z) \right] + \alpha \Delta T$$

$$\epsilon_t = \frac{1+\nu}{E} \left[\sigma_t + \frac{\nu}{1+\nu} (\sigma_r + \sigma_t + \sigma_z) \right] + \alpha \Delta T$$

$$\epsilon_z = \frac{1+\nu}{E} \left[\sigma_z + \frac{\nu}{1+\nu} (\sigma_r + \sigma_t + \sigma_z) \right] + \alpha \Delta T = \epsilon_0$$

Az alábbiakhoz az a kompatibilitási egyenletből:

$$\epsilon_r = \frac{d(r\epsilon_t)}{dr} = \epsilon_t + r \frac{d\epsilon_t}{dr}$$

a felültségek:

$$\sigma_r(r) = -\frac{E'\alpha'}{r^2} \int_a^r r \mu(r) dr + A' - \frac{B'}{r^2} + \frac{E'}{1-\nu'} \epsilon_0$$

$$\sigma_t(r) = \frac{E'\alpha'}{r^2} \int_a^r r \mu(r) dr + A' + \frac{B'}{r^2} - E'\alpha' \mu(r) + \frac{E'}{1-\nu'} \nu' \epsilon_0$$

ahol: $E' = \frac{E}{1-\nu}$; $\alpha' = \alpha(1+\nu)$ és $\nu' = \frac{\nu}{1+\nu}$

Energiaí kerendelési sílárságtava

4. gyakorlat

Erd az A és B konstanos is a peremfeltételeknek
admitáltsal

3. példa

$$\text{BC: } \sigma_r(a) = 0$$

$$\sigma_r(b) = 0$$

Ha nincs alidris tubelis, akkor az egyenségi egyenlet azt adja, hogy

$$\int_A r \sigma_r dA = 2\pi \int_a^b r \sigma_r dr = 0$$

Ebbe beírva a DH-ból kapott σ_r -t.

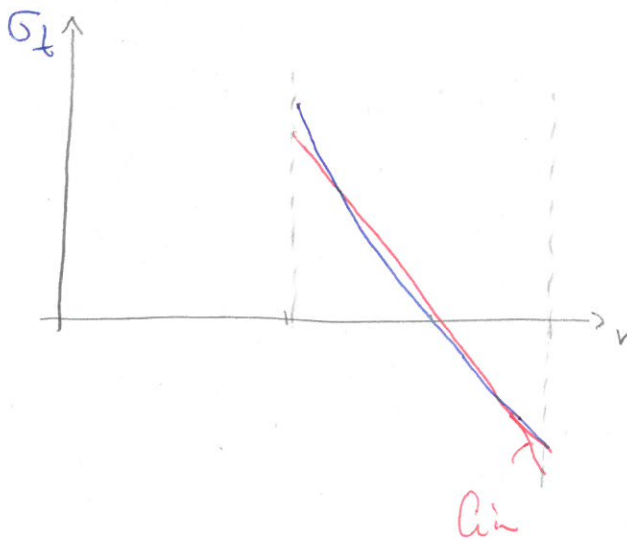
$$\sigma_r = \frac{E \alpha}{1-\nu} \left(\frac{2\nu}{b^2-a^2} \int_a^b r \varrho(r) dr - \varrho(r) \right) + E \varepsilon_0$$

a kifejezésből az adódik, hogy

$$\varepsilon_0 = \frac{2\alpha}{b^2-a^2} \int_a^b r \varrho(r) dr,$$

ettől pedig

$$\sigma_r = \frac{E \alpha}{1-\nu} \left(\frac{2}{b^2-a^2} \int_a^b r \varrho(r) dr - \varrho(r) \right)$$



$$\int \frac{x}{f'} \frac{dx}{g} = \frac{x^2}{2} \ln x - \int \frac{x^2}{2} \cdot \frac{1}{x} dx = \frac{x^2}{2} \ln x - \frac{x^2}{4}$$