

RAK-33060 Murtumismekaniikka ja väsyminen

Tentti 12.12.2019 / Reijo Kouhia

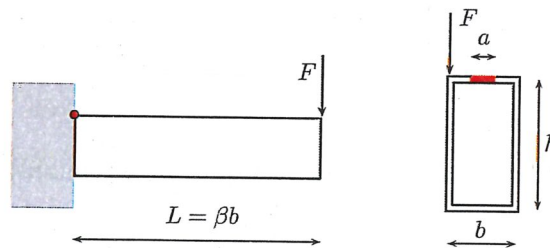
Tentissä ei sallita kaavakokoelmaa eikä muutakaan kirjallista materiaalia. Laskin (funktio tai ohjelmoitava) saa olla mukana.

1. Alla olevan kuvan mukaisessa ulokepalkissa, jonka poikkileikkaus on ohutseinämäinen putkiprofiili, on palkin kiinnityskohtaan yläpinnassa seinämän paksuuden läpimenevä särö. Kuormituksena on epäkeskinen pistekuorma palkin vapaassa päässä. Määritä murtumisen suhteen rakenteelle sallittu kuorma P , kun murtoehto on muotoa

$$K_I^2 + K_{II}^2 = K_{Ic}^2.$$

Poikkileikkauksen seinämänpaksuus on kaikkille osulle t . Kuinka lyhyt pitää ulokkeen olla, jotta moodin II vaikutus olisi yhtäsuuri moodin I kanssa?

Ohje. Ohutseinämäiselle kotelolle voi olettaa seuraavat approksimaatiot vääntövastukselle $W_t = 2tbh$ ja taivutusvastukselle $W = \frac{1}{2}tbh$.

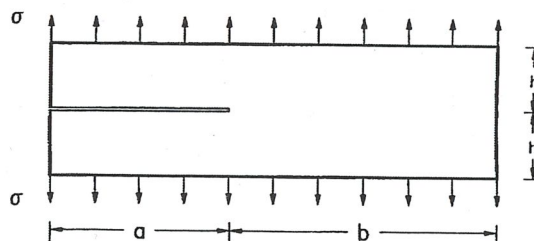


2. Määritä oheisen särötapaauksen säröä ajavan voiman \mathcal{G} lauseke. Voimaohjatulle kuormitustapaaukselle säröä ajava voima voidaan ilmaista

$$\mathcal{G} = -\frac{d\Pi}{dA} = \frac{d\Pi^{\text{int}}}{dA},$$

jossa Π^{int} on muodonmuutosenergia ja A on särön pinta-ala. Palkin leveys on t . Eulerin-Bernoullin palkkimallissa muodonmuutosenergian lauseke on

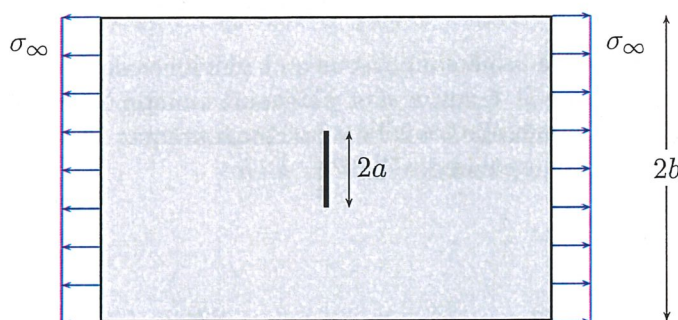
$$\Pi^{\text{int}} = \frac{1}{2} \int \frac{M^2}{EI} dx.$$



3. Kuvan suuressa tasojännitystilassa olevassa levyssä ($b \gg a_0$) on levyn paksuuden läpimenevä särö, jonka pituus on $2a_0$. Materiaalin murtumisvastuskäyrä on muotoa

$$\mathcal{G}_R = \mathcal{G}_c \left(1 + \sqrt{\Delta a/L_0}\right),$$

jossa \mathcal{G}_c, L_0 ovat materiaaliparametreja ja $\Delta a = a - a_0$ on särönkasvupituus. Määritä kriittinen särönkasvun pituus Δa_c ja sitä vastaava kriittinen jännitys $\sigma_{\infty,c}$. Materiaali on lineaarisesti elastista ja sen kimmokerroin on E . Materiaaliparametrilla L_0 on arvo $L_0 = a_0/15$. Muista, että säröä ajavan voiman ja jännitysintensiiteettikertoimen välillä on yhteys $\mathcal{G} = K_I^2/E$.



4. Findleyn väsymismallissa väsymismurto tapahtuu mikäli

$$\max(\tau_{a,n} + k\sigma_n) \geq f,$$

jossa $\tau_{a,n}$ on leikkausjännitysamplitudi tasossa, jonka normaali on \mathbf{n} ja σ_n on normaali-jännitys samassa tasossa. Mallin materiaaliparametrit ovat k ja f .

Tarkastellaan kuormitustapausta

$$\tau_{xy} = \tau_m + \tau_a \sin \omega t.$$

Oletetaan, että materiaaliparametrit k ja f tunnetaan. Määritä sallittu leikkausjännitysamplitudi τ_a parametrien k, f ja keskimääräisen leikkausjännityksen τ_m avulla.

Tason, jonka normaali muodostaa x -akselin suhteen kulman θ , yksikkönormaali- ja tangenttivektorit ovat $\mathbf{n} = (\cos \theta, \sin \theta)^T$ ja $\mathbf{s} = (\sin \theta, -\cos \theta)^T$.

Joitain kaavoja, joista voi olla hyötyä.

$$\mathcal{G} = -\frac{d\Pi}{dA} = \frac{dw}{dA}$$

$$J = \int_{\Gamma} \left(w dy - \sigma_{ij} \frac{\partial u_i}{\partial x_1} n_j d\Gamma \right), \quad \text{kun särö } x_1\text{-akselin suuntainen,}$$

$$\sin 2\theta = 2 \sin \theta \cos \theta = \frac{\tan \theta}{\sqrt{1 + \tan^2 \theta}},$$

$$\cos 2\theta = \cos^2 \theta - \sin^2 \theta = \frac{1}{\sqrt{1 + \tan^2 \theta}}.$$

1		$\begin{Bmatrix} K_I \\ K_{II} \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} \sigma \\ \tau \end{Bmatrix} \sqrt{\pi a}$
2		$\begin{Bmatrix} K_I^\pm \\ K_{II}^\pm \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} P \\ Q \end{Bmatrix} \frac{1}{\sqrt{\pi a}} \sqrt{\frac{a \pm b}{a \mp b}}$
3		$\begin{Bmatrix} K_I \\ K_{II} \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} \sigma \\ \tau \end{Bmatrix} \sqrt{2b \tan \frac{\pi a}{2b}}$
4		$\begin{Bmatrix} K_I \\ K_{II} \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} P \\ Q \end{Bmatrix} \frac{2}{\sqrt{2\pi b}}$
5		$K_I = 1.1215 \sigma \sqrt{\pi a}$
6		$K_I = \sigma \sqrt{\pi a} F_I(a/b)$ $F_I = \frac{1 - 0.025(a/b)^2 + 0.06(a/b)^4}{\sqrt{\cos(\pi a/2b)}}$