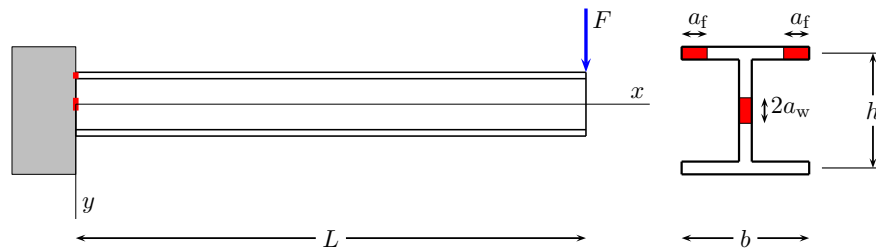


MEI-32010 Murtumismekaniikka

Tentti 16.12.2015 / Reijo Kouhia

- Oheisessa ulokepalkissa, jonka poikkileikkaus on I-profiili, on kaksi säröä. Uumassa on tuella symmetrisesti neutraaliakselin molemmiin puolin sijoittuva särö, jonka pituus on $2a_w = 2t$. Kuinka pitkiä on ylälaipan kärjissä olevien laipan läpi ulottuvien säröjen oltava, mitta a_f , jotta ne olisivat vaarallisemmat kuin uuman särö. Uuman paksuus on t ja laipan vastaavasti $3t/2$ ja rakenteella on mittasuhteet $L/h = 10$, $h/t = 50$ ja $b = h/2$. Liukumuodon II murtumissitkeys on $K_{IIc} = (\sqrt{3}/2)K_{Ic}$. Leikkausvoiman voi olettaa jakautuvan tasan uuman korkeudelle. Uuman osuus taivutusjännityksiin voi olettaa merkityksettömäksi. Taivutusjännitykset voi olettaa myös vakioksi laipoissa.

Tenttipaperin loppupuolella on taulukoituna jännitysintensiteetikertoimia.

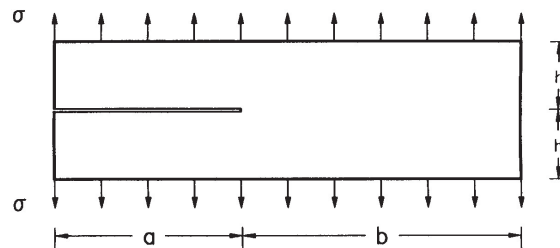


- Määritä oheisen särötapausten säröä ajavan voiman \mathcal{G} lauseke. Voimaohjatulle kuormitustapaukselle säröä ajava voima voidaan ilmaista

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

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

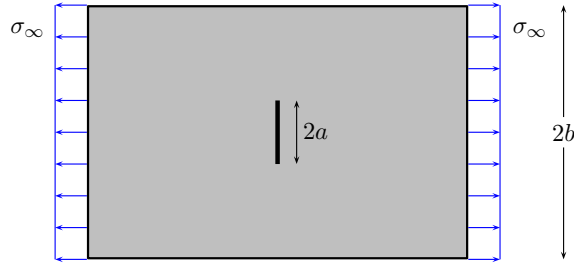
$$\Pi^{\text{int}} = \frac{1}{2} \int \frac{M^2}{EI} dx.$$



- Kerro lyhyesti ja selkeästi mihin oletuksiin Irwinin ja Dugdalén plastisuuskorjaukset perustuvat.
 - Määritä Irwinin menetelmällä oheisen keskisen $2a$ mittaisen särön kriittinen pituus a_c suhteessa levyn korkeuteen b kun materiaalin murtumissitkeys on $K_{Ic} = \frac{1}{5}\sigma_0\sqrt{b}$, jossa σ_0 on materiaalin myötölujuus. Kuormitus on $\sigma_\infty = \xi\sigma_0$. Piirrä a_c/b kuormituksen $\xi = \sigma_\infty/\sigma_0$ funktiona välillä $\xi \in (0, 1)$. Mitä voit sanoa tuloksesta?

Särön tehollinen pituus Irwinin mallin mukaan on

$$a_{\text{eff}} = a + \frac{1}{2\pi} \left(\frac{K_I}{\sigma_0} \right)^2.$$



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 normaalijännitys samassa tasossa.

- (a) Kerro lyhyesti ja selkeästi miten materiaaliparametrit k ja f määritetään.
- (b) Tarkastellaan suhteista kuormitustapausta

$$\sigma_x = \sigma_a(1 - \cos \omega t), \quad \sigma_y = -\sigma_a(1 - \cos \omega t),$$

eli x -suuntainen jännityskomponentti on vetävä tykyttävä ja vastaavasti y -suuntainen komponentti tykyttävä puristava. Oletetaan, että tunnetaan k ja vaihtuva leikkausväsymislujuusamplitudi τ_{af} , jolloin $f = \sqrt{1 + k^2} \tau_{af}$, määritä tehtävän tapauksen väsymislujuusamplitudi σ_a lausuttuna k :n ja τ_{af} :n 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.

$$\begin{aligned} \sin 2\alpha &= 2 \sin \alpha \cos \alpha & \cos 2\alpha &= \cos^2 \alpha - \sin^2 \alpha \\ \cos \alpha &= \frac{1}{\sqrt{1 + \tan^2 \alpha}} \end{aligned}$$

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		$K_I = \sigma \sqrt{\pi a} F_I(a/b)$ $F_I = \frac{1 - 0.025(a/b)^2 + 0.06(a/b)^4}{\sqrt{\cos(\pi a/2b)}}$

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