

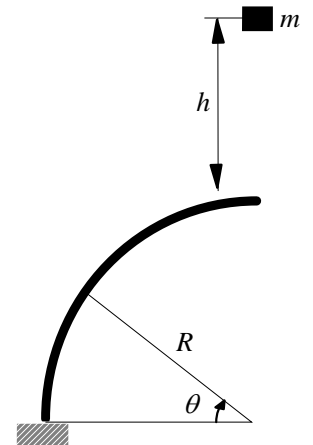
Rak-54.2100 RAKENTEIDEN MEKANIikka I

Tentti 10. 1. 2008

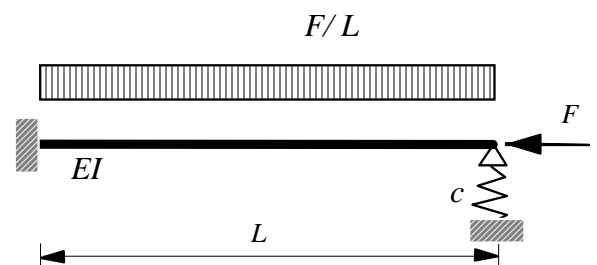
Kirjoita jokaiseen koepaperiin selvästi

- opintojakson nimi, koodi ja tentin päivämäärä
- kaikki nimesi puhuttelunimi alleviivattuna
- koulutusohjelma, opiskelijanumero, myös tarkistuskirjain
- milloin olet pakolliset kotitehtävät suorittanut sekä monettako kertaa olet tentissä

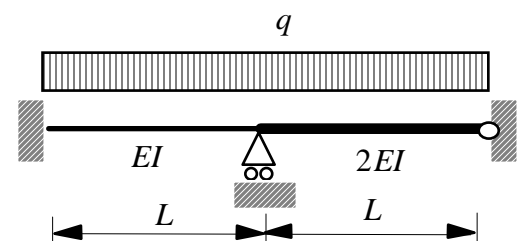
1. Massa m putoaa korkeudelta h ($h \gg R$) oheisen ympyränkaaren (neljännes-ympyrä) vapaaseen päähän. Määritä putoamiskohdan pystysuora siirtymä ja suurin kaareen syntyvän taivutusmomentin arvo, kun kaaren taivutusjäykkyys on EI . Leikkausvoiman ja normaalivoiman vaikutus voidaan jättää huomiotta samaten kuin kaikki energiahäviöt.



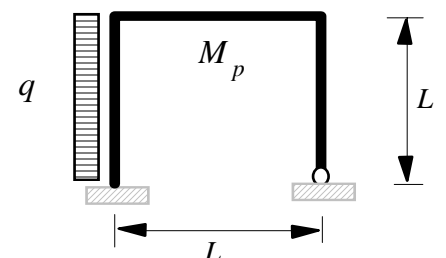
2. Oheinen puristettu-taivutettu sauva, jonka pituus on L ja taivutusjäykkyys EI , on tuettu oikeanpuoleisesta päästään kimmoisella jousella, jonka jousivakio on c . Määritä suurin taivutusmomentin arvo.



3. Määritä oheisen jatkuvan palkin taivutusmomentti- ja leikkausvoimajakaumat. Kuinka suuri pistemäinen taivutusmomentti ja mihin suuntaan keskituella olisi lisättävä, jotta kiertymä keskituella olisi nolla?



4. Kuinka suuren tuulikuorman q oheinen kehä, jonka täysplastisen momentin arvo on M_p , kestää menettämättä kantokykyään? Tarkasta lisäksi, että myötöehto toteutuu koko rakenteessa.



Rak-54.101 RAKENTEIDEN MEKANIikka I

Tentti 10.01.2008

RATKAISUT

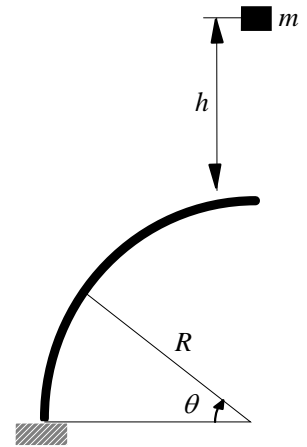
1. Taivutusmomentin yhtälö kaaren päässä vaikuttavasta pisteuormasta P on $M(\theta) = -PR \cos \theta$. Tällöin kaaren muodonmuutosenergia on

$$U = \frac{1}{2} \int_0^{\pi/2} \frac{P^2 R^2 \cos^2 \theta}{EI} R d\theta = \frac{P^2 R^3}{2EI} \int_0^{\pi/2} \frac{1}{2} (\cos 2\theta + 1) d\theta = \frac{\pi P^2 R^3}{8EI}$$

Tämän tulee olla yhtäsuuri kuin massan potentiaalienergia, eli

$$\frac{\pi P^2 R^3}{8EI} = mgh \Rightarrow P = \frac{2}{R} \sqrt{\frac{2mghEI}{\pi R}}$$

$$\frac{1}{2} P \delta = \frac{\pi P^2 R^3}{8EI} \Rightarrow \delta = R^2 \sqrt{\frac{\pi mgh}{2EI}} \text{ ja suurin taivutusmomentti } M_{\max} = PR = 2 \sqrt{\frac{2mghEI}{\pi R}}$$



2. Puristetun-taivutetun sauvan differentiaaliyhtälö on

$$EIv'''' + Fv'' = F/L \Leftrightarrow v'''' + k^2 v'' = F/EIL, \quad k^2 = F/EI$$

$$\text{Ratkaisu on } v(x) = C_1 \sin kx + C_2 \cos kx + C_3 x + C_4 + x^2/2L$$

Reunaehdot ovat

$$v(0) = 0 \Rightarrow C_2 + C_4 = 0 \Rightarrow C_4 = -C_2$$

$$v'(0) = 0 \Rightarrow C_1 k + C_3 = 0 \Rightarrow C_3 = -kC_1$$

$$v''(L) = 0 \Rightarrow -C_1 k^2 \sin kL - C_2 k^2 \cos kL + 1/L = 0 \Rightarrow C_2 = -C_4 = -C_1 \tan kL + \frac{1}{k^2 L \cos kL}$$

$$\text{Tällöin } v(x) = C_1 (\sin kx - \tan kL \cos kx - kx + \tan kL) + \frac{\cos kx - 1}{k^2 L \cos kL} + \frac{x^2}{2L} \text{ ja edelleen}$$

$$M(x) = -EIv''(x) = C_1 F (\sin kx - \tan kL \cos kx) + \frac{EI}{L} \left(\frac{\cos kx}{\cos kL} - 1 \right)$$

$$Q(x) = -EIv'''(x) = C_1 F k (\cos kx + \tan kL \sin kx) - \frac{F \sin kx}{kL \cos kL}$$

Taivutusmomentti saa suurimman arvonsa joko sauvan päässä $x=0$ tai pisteessä, jossa

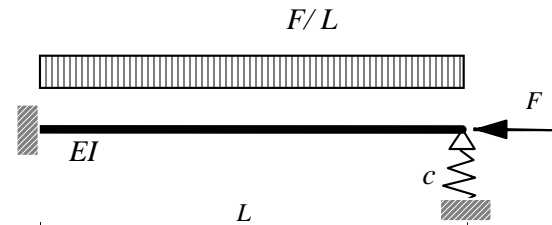
$$Q(x) = 0. \text{ Sauvan päässä taivutusmomentti on } M(0) = \frac{EI}{L} \frac{(1 - \cos kL - C_1 k^2 L \sin kL)}{\cos kL}.$$

$$\text{Leikkausvoima häviää pisteessä, jossa } \tan kx = \frac{C_1 k^2 L \cos kL}{C_1 k^2 L \sin kL - 1}, \text{ joka sijoitetaan}$$

taivutusmomentin lausekkeeseen.

Integroimisvakio C_1 voidaan lopuksi määrittää esimerkiksi ehdosta

$$Q(0) = F - cv(L) \Leftrightarrow C_1 F k = F - C_1 c (\tan kL - kL) + c \frac{\cos kL - 1}{k^2 L \cos kL} + \frac{cL}{2}$$



3. Sauvakiertymät $\underbrace{M_{21}}_{-M_2} = \frac{4EI}{L} \underbrace{\varphi_{21}}_{\varphi_2} + \underbrace{MK_{21}}_{\frac{1}{12}qL^2}$, $\underbrace{M_{23}}_{M_2} = \frac{6EI}{L} \underbrace{\varphi_{23}}_{\varphi_2} + \underbrace{MK_{23}^0}_{-\frac{1}{3}qL^2}$

Tasapainoehdon mukaan $M_{21} + M_{23} = 0$, josta saadaan $\varphi_2 = \frac{qL^3}{240EI}$

Tällöin $M_{12} = \frac{2EI}{L} \varphi_2 + \underbrace{MK_{12}}_{-\frac{1}{12}qL^2} = -\frac{3}{40}qL^2$, $M_2 = M_{23} = -M_{21} = -\frac{1}{10}qL^2$, $M_{32} = 0$

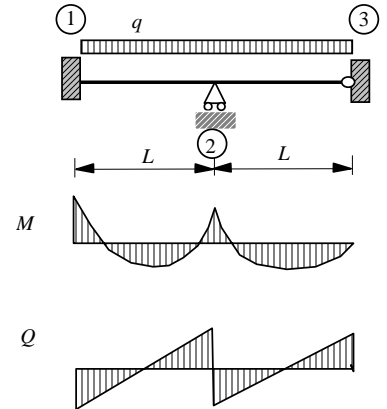
$Q_{12} = \frac{1}{2}qL - \frac{1}{L}(M_{12} + M_{21}) = \frac{19}{40}qL$,

jolloin $Q_{21} = -\frac{1}{2}qL - \frac{1}{L}(M_{12} + M_{21}) = \frac{21}{40}qL$,

$Q_{23} = \frac{1}{2}qL - \frac{1}{L}M_{23} = \frac{3}{5}qL$, $Q_{32} = -\frac{1}{2}qL - \frac{1}{L}M_{23} = -\frac{2}{5}qL$

Jotta kiertymä tuella 2 olisi nolla, $MK_{21} + MK_{23}^0 + \bar{M} = 0$, josta

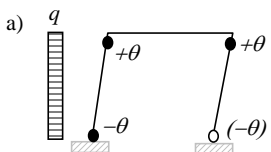
$\bar{M} = +\frac{1}{24}qL^2$



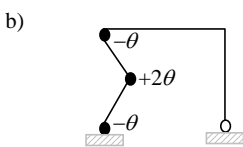
4. Mekanismi a) $\frac{1}{2}q\theta L^2 = 3M_p\theta \Rightarrow q = \frac{6M_p}{L^2}$

Mekanismi b) $\frac{1}{4}q\theta L^2 = 4M_p\theta \Rightarrow q = \frac{16M_p}{L^2}$

Yhdistelmämekanismi a+b) $q\left[\frac{1}{2}\theta(\xi L)^2 + \xi(1-\xi)L^2\right] = (2+\xi)M_p\theta \Rightarrow q = \frac{2(2+\xi)M_p}{(2\xi-\xi^2)L^2}$



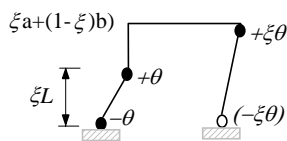
Tästä saadaan, että $\frac{qL^2}{M_p} = \frac{2(2+\xi)}{(2\xi-\xi^2)} = f(\xi)$



ja edelleen $f'(\xi) = 2 \frac{2\xi - \xi^2 - (2+\xi)(2-2\xi)}{(2\xi - \xi^2)^2}$, mikä häviää,

kun $\xi^2 + 4\xi - 4 = 0$ eli $\xi = -2 \pm \sqrt{8}$. Tästä saadaan lopputulos $\xi = 2(\sqrt{2} - 1) \approx 0.828$. Vastaava funktion arvo $f(\xi) = 3 + 2\sqrt{2} \approx 5.828$. Näin rakenteen rajakuorma on

$q_p = (3 + 2\sqrt{2}) \frac{M_p}{L^2} \approx 5.828 \frac{M_p}{L^2}$



Nurkan 2 momentti M_x arvo voidaan todeta käyttämällä mekanismia a, jolloin saadaan

$\frac{1}{2}q_p\theta L^2 = 2M_p\theta + M_x\theta \Rightarrow M_x = .914M_p < M_p$

