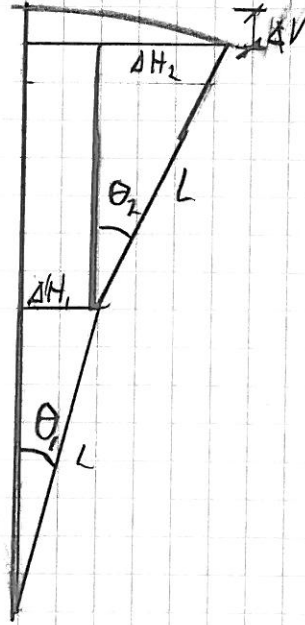
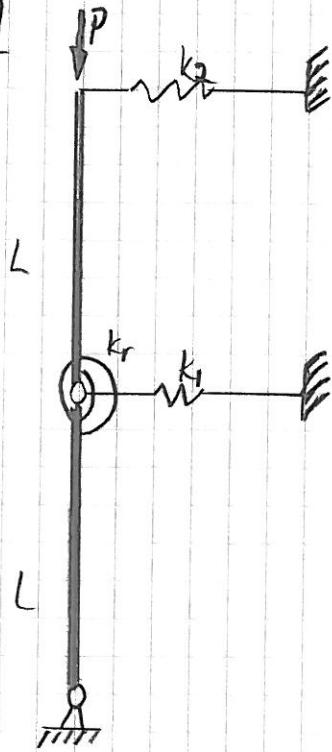


Løsningsforslag

Oppgave 1



$$\Pi = H + U$$

$$H = -P \cdot \Delta V = -P [L(1 - \cos \theta_1) + L(1 - \cos \theta_2)] = LP(\cos \theta_1 + \cos \theta_2 - 2)$$

$$U = \frac{1}{2} k_1 (\Delta H_1)^2 + \frac{1}{2} k_2 (\Delta H_1 + \Delta H_2)^2 + \frac{1}{2} k_r (\theta_2 - \theta_1)^2$$

$$= \frac{1}{2} k_1 L^2 \sin^2 \theta_1 + \frac{1}{2} k_2 (L \sin \theta_1 + L \sin \theta_2)^2 + \frac{1}{2} k_r (\theta_2 - \theta_1)^2$$

Små deformasjoner $\sin \theta \approx \theta$ og $\cos \theta \approx 1 - \frac{\theta^2}{2}$

$$H \approx PL \left(1 - \frac{\theta_1^2}{2} + 1 - \frac{\theta_2^2}{2} - 2\right) = -\frac{PL}{2} (\theta_1^2 + \theta_2^2)$$

$$U \approx \frac{1}{2} \cdot 2k \cdot L^2 \theta_1^2 + \frac{1}{2} k_2 \cdot (L\theta_1 + L\theta_2)^2 + \frac{1}{2} kL^2 (\theta_2 - \theta_1)^2$$
$$= 2kL^2 \theta_1^2 + kL^2 \theta_2^2$$

$$\Pi = \left(2kL^2 - \frac{PL}{2}\right) \theta_1^2 + \left(kL^2 - \frac{PL}{2}\right) \theta_2^2$$

$$\frac{\partial \Pi}{\partial \theta_1} = (4kL^2 - PL) \theta_1$$

$$\frac{\partial \Pi}{\partial \theta_2} = (2kL^2 - PL) \theta_2$$

$$\begin{bmatrix} 4kL^2 - PL & 0 \\ 0 & 2kL^2 - PL \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \theta_1 \\ \theta_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$\det(K) = 0 \Rightarrow (4kL^2 - PL)(2kL^2 - PL) = 0$$

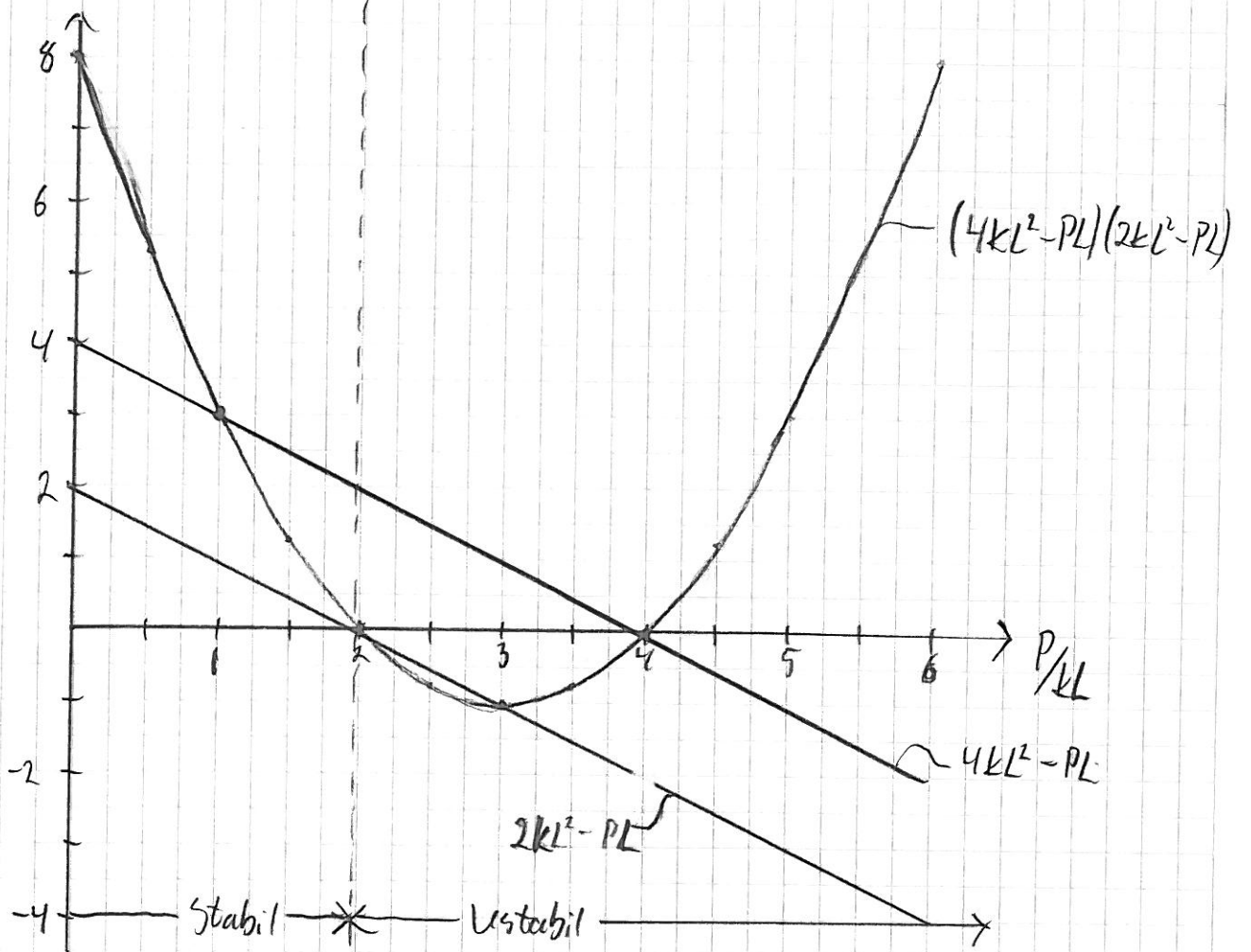
$$L^2 P^2 - 6L^3 k P + 8L^4 k^2 = 0$$

$$\underline{P_1 = 2kL}$$

$$\underline{P_2 = 4kL}$$

$$u_1 = \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix}$$

$$u_2 = \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix}$$



Oppgave 2

- a) Formfunksjonene må:
- Tilfredsstille de kinematiske randbet.
 - Være lineært uavhengige

b) $v(0) = v(L) = 0$

0 og L er røtter i begge formfunksjonene

Formfunksjonene har ulik polynomgrad \rightarrow L.u.

c)
$$U = \frac{1}{2} k \theta_A^2 \approx \frac{1}{2} k \left. \frac{dv}{dx} \right|_0 = \frac{1}{2} k (L \cdot c_1)^2 = \frac{1}{2} k L^2 c_1^2$$

$$\frac{\partial U}{\partial c_1} = k L^2 c_1$$

$$\frac{\partial U}{\partial c_2} = 0$$

$$K_f = \begin{bmatrix} k L^2 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}$$

d)
$$K = EI \int_0^L (\Phi'')^T \Phi'' dx$$

$$K_0 = \int_0^L (\Phi')^T \Phi' dx$$

$$\Phi_1 = x(L-x) = Lx - x^2$$

$$\Phi_2 = x^2(L-x) = Lx^2 - x^3$$

$$\Phi_1' = L - 2x$$

$$\Phi_2' = 2Lx - 3x^2$$

$$\Phi_1'' = -2$$

$$\Phi_2'' = 2L - 6x$$

$$K_{11} = EI \int_0^L 4 dx = 4EIL$$

$$K_{G11} = \int_0^L (L-2x)(L-2x) dx = \int_0^L L^2 - L2x - L2x + 4x^2 dx = \left[\frac{4}{3}x^3 - 2Lx^2 + L^2x \right]_0^L \\ = \left(\frac{4}{3} - 2 + 1 \right) L^3 = \frac{L^3}{3}$$

$$K_{12} = EI \int_0^L -2(2L-6x) dx = 2EIL^2$$

$$K_{G12} = \int_0^L (L-2x)(2Lx-3x^2) dx = \frac{L^4}{6}$$

$$K_{21} = K_{12}$$

$$K_{G21} = K_{G12}$$

$$K_{22} = EI \int_0^L (2L-6x)^2 dx = 4EIL^3$$

$$K_{G22} = \int_0^L (2Lx-3x^2)^2 dx = \frac{2L^5}{15}$$

$$K = \begin{bmatrix} 5EIL & 2EIL^2 \\ 2EIL^2 & 4EIL^3 \end{bmatrix}$$

$$K_G = \begin{bmatrix} \frac{L^3}{3} & \frac{L^4}{6} \\ \frac{L^4}{6} & \frac{2L^5}{15} \end{bmatrix}$$

$$e) k = EI/L$$

$$K_{tot} = \left(\begin{array}{cc} \left[\begin{array}{cc} 5EI L & 2EI L^2 \\ 2EI L^2 & 4EI L^3 \end{array} \right] - P \left[\begin{array}{cc} L^3/3 & L^4/6 \\ L^4/6 & 2L^5/15 \end{array} \right] \end{array} \right)$$

$$\det(K_{tot}) = 0$$

$$\frac{L^8}{60} P^2 - \frac{4EI L^6}{3} P + 16 EI^2 L^4 = 0$$

$$P_{kr} = \frac{40EI \pm 8\sqrt{2}\sqrt{5}EI}{L^2}$$

$$\underline{\underline{P_{kr1} \approx 14.7 \frac{EI}{L^2} \approx \frac{\pi^2 EI}{(0.82L)^2}}}$$

Oppgave 3

- a)
- Tverrsnitt A er dobbeltsymmetrisk og lukket (stor torsjonstivhet).
Knekker trolig i ren bøyekneking
 - Tverrsnitt B er dobbeltsymmetrisk og åpent tynnvegg.
Trolig ren torsjonskneking
 - Tverrsnitt C er ikke dobbeltsymmetrisk. Arealcenter og skjærcenter sammenfaller ikke. \rightarrow Kombinert

b) Vipping: For bjelker med stor bøyestivhet i bøyeplanet i forhold til stivhet ut av planet vil trykksone av tverrsnittet kunne knekke ut samtidig som strekksone "holder igjen". Tverrsnittet vipper ut til siden.

Forstørrelsesfaktor: Aksialkraftens momentvirkning vil føre til at tverrforskyvningen (som skyldes formfeil, endemomenter eller tverrlast) øker med forstørrelsesfaktoren f .

Ustabil postkritisk oppførsel: Lasten kan ikke økes etter forgreiningspunktet. Eksakt teori viser at lasten avtar med økende deformasjon.

Fri hvelving: Ingen fastholdning normalt på tverrsnittet.

$$e) \quad \nabla^4 w = \frac{1}{D} \left(q + N_x \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} + N_y \frac{\partial^2 w}{\partial y^2} + 2N_{xy} \frac{\partial^2 w}{\partial x \partial y} \right)$$

∇^2 kalles Laplace-operatoren ("dell i andre"): $\nabla^2 = \frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2}$

og er anvendt to ganger på tværforskyvningen w :

$$\nabla^2 \nabla^2 w = \nabla^4 w$$

D uttrykker bøjestivheden pr. "enhetsbredde" av platen. $D = \frac{Eh^3}{12(1-\nu^2)}$

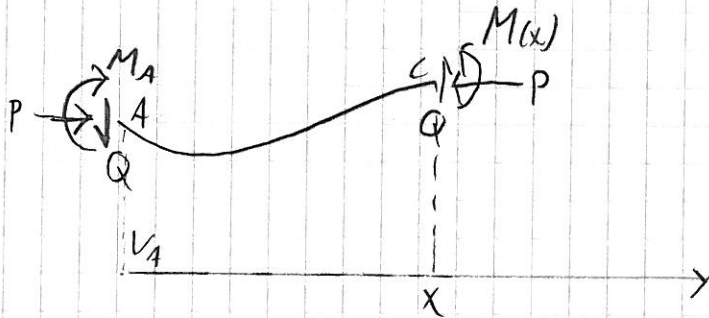
q er fordelt tværlast

N_x og N_y er aksialkraft pr. "enhetsbredde" som henholdsvis virker i x -retn. og y -retn.

N_{xy} er skjærkraft (i planet) pr. "enhetsbredde".

Oppgave 4.

- a) Ser på bjelkeelement AC og krever momentlikevekt om punktet C



$$M_A - M(x) - Q \cdot x + P(V_A - V(x)) = 0$$

$$M(x) = EI \frac{d^2 v}{dx^2}$$

$$EI \frac{d^2 v}{dx^2} + P v = P V_A + M_A - Q x$$

$$\frac{d^2 v}{dx^2} + \frac{P}{EI} v = \frac{1}{EI} (P V_A + M_A - Q x) \quad \text{q.e.d.}$$

- b) Momentet i en bjelke med initiell formfeil v_0 blir

$$M(x) = EI \frac{d^2}{dx^2} (v - v_0)$$

Slik endres differensialligningen til

$$\frac{d^2 (v - v_0)}{dx^2} + \frac{P}{EI} v = \frac{1}{EI} (P V_A + M_A - Q x) \quad \text{q.e.d.}$$

$$d) V_0(x) = a \sin\left(\frac{\pi x}{L}\right)$$

$$V_A = 0, M_A = 0 \text{ og } Q = 0$$

$$\frac{d^2 V}{dx^2} - \frac{d^2 V_0}{dx^2} + \frac{P}{EI} V = \frac{1}{EI} (0 - V_A + 0 - 0 \cdot x)$$

$$\frac{d^2 V}{dx^2} + \frac{P}{EI} V = \frac{d^2 V_0}{dx^2} = -a \frac{\pi^2}{L^2} \sin\left(\frac{\pi x}{L}\right)$$

Homogenløsning:

$$V_h(x) = C_1 \sin(kx) + C_2 \cos(kx)$$

En partikulærløsning er $V_p(x) = C_3 \sin\left(\frac{\pi x}{L}\right)$

Totalløsningen blir dermed:

$$V(x) = V_h(x) + V_p(x) = C_1 \sin(kx) + C_2 \cos(kx) + C_3 \sin\left(\frac{\pi x}{L}\right)$$

Randbetingelser:

$$V(0) = C_2 = 0$$

$$V(L) = C_1 \sin(kL) = 0$$

For $0 < P < P_E$ blir $C_1 = 0$

$$V(x) = V_p(x) = C_3 \sin\left(\frac{\pi x}{L}\right)$$

Setter inn i diff. ligningen:

$$-C_3 \frac{\pi^2}{L^2} \sin\left(\frac{\pi x}{L}\right) - \frac{P}{EI} C_3 \sin\left(\frac{\pi x}{L}\right) = -a \frac{\pi^2}{L^2} \sin\left(\frac{\pi x}{L}\right)$$

$$\text{Løser for } C_3: C_3 \left(\frac{-\pi^2}{L^2} - k^2 \right) = -a \frac{\pi^2}{L^2} \Rightarrow C_3 = -a \frac{\frac{\pi^2}{L^2}}{k^2 - \frac{\pi^2}{L^2}} = a \frac{1}{1 - \frac{P}{P_E}}$$

$$V(x) = C_3 \sin\left(\frac{\pi x}{L}\right) = a \sin\left(\frac{\pi x}{L}\right) \frac{1}{1 - \frac{P}{P_E}} = V_0 \frac{1}{1 - \frac{P}{P_E}}$$

Deformasjonen går mot uendelig når P går mot P_E .