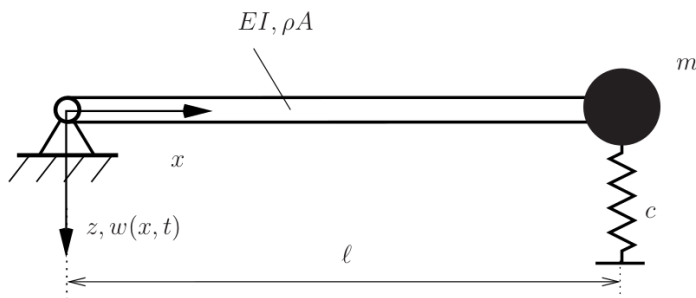


# Kontinuumsmechanik - Probetest

## 1 Freie Transversalschwingungen

(1 + 6 + 4 + 6 = 17 Punkte)

Ein elastischer, massebehafteter Balken (Biegesteifigkeit  $EI$ , Dichte  $\rho$ , Querschnittsfläche  $A$ , Länge  $l$ ) wird am linken Ende durch ein Festlager gelagert. Am rechten Ende des Balkens sind eine Einzelmasse  $m$  und eine Feder (Federsteifigkeit  $c$ ) befestigt. Die Einzelmasse wird als Punktmasse aufgefasst. Der Balken führt freie Transversalschwingungen aus.



Geben Sie alle Ergebnisse in gegebenen Größen an!

Gegebene Größen:  $EI, A, \rho, l, m, c$

- Geben Sie die Differentialgleichung des skizzierten Systems an.
- Überführen Sie die partielle Differentialgleichung mit Hilfe eines geeigneten Ansatzes in zwei gewöhnliche Differentialgleichungen und geben Sie deren allgemeine Lösungen an.  
Verwenden Sie dabei die Abkürzung  $\lambda^4 = \frac{\rho A \omega^2}{EI}$ .
- Formulieren Sie die geometrischen und dynamischen Randbedingungen für das dargestellte System.
- Ermitteln Sie die Frequenzgleichung. Die Frequenzgleichung muss nicht gelöst werden!

a) Bewegungs-DGL

$$\frac{\partial^2 w(x,t)}{\partial t^2} = - \frac{EI}{\rho A} \frac{\partial^4 w(x,t)}{\partial x^4}$$

b) Produktansatz (Bernoulli)

$$w(x,t) = X(x)T(t)$$

$$\text{Einsetzen: } X(x) \ddot{T}(t) = - \frac{EI}{\rho A} X^{IV}(x) T(t)$$

Separieren

$$\frac{\ddot{T}(t)}{T(t)} = - \frac{EI}{\rho A} \frac{X^{IV}(x)}{X(x)} = \text{konst.} = -\omega^2$$

$$\Rightarrow \ddot{T}(t) + \omega^2 T(t) = 0$$

$$\Rightarrow X''''(x) - \frac{\rho A \omega^2}{EI} X(x) = 0$$

$\underbrace{\quad}_{\lambda^4}$

Allg. Lösung

$$T(t) = a \cos \omega t + b \sin \omega t$$

$$X(x) = A \cosh \lambda x + B \sinh \lambda x + C \cos \lambda x + D \sin \lambda x$$

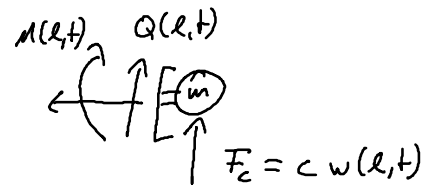
c) Randbedingungen

$$w(0, t) = 0 \quad (1)$$

$$M(0, t) = 0 \Rightarrow w''(0, t) = 0 \quad (2)$$

$$M(l, t) = 0 \Rightarrow w''(l, t) = 0 \quad (3)$$

Freischnitt:



2. N.G.

$$m \ddot{w}(l, t) = -Q(l, t) - c w(l, t) \quad (4)$$

$$= EI w'''(l, t) - c w(l, t)$$

d) Frequenzgl.

$$X'(x) = \lambda (A \sinh \lambda x + B \cosh \lambda x - C \sin \lambda x + D \cos \lambda x)$$

$$X''(x) = \lambda^2 (A \cosh \lambda x + B \sinh \lambda x - C \cos \lambda x - D \sin \lambda x)$$

$$X'''(x) = \lambda^3 (A \sinh \lambda x + B \cosh \lambda x + C \sin \lambda x - D \cos \lambda x)$$

$$RB(1) \Rightarrow X(0) = 0 \Rightarrow A + C = 0$$

$$RB(2) \Rightarrow X''(0) = 0 \Rightarrow A - C = 0$$

$$RB(3) \Rightarrow X''(l) = 0 \Rightarrow B \sinh \lambda l - D \sin \lambda l = 0 \quad (5)$$

$$RB(4) \Rightarrow m X(l) \underbrace{\ddot{T}(t)}_{-\omega^2 T(t)} = EI X'''(l) T(t) - c X(l) T(t)$$

$$\Rightarrow 0 = EI X'''(l) - m X(l) (\omega^2) - c X(l)$$

$$\Leftrightarrow 0 = EI \lambda^3 (B \cosh \lambda l - D \cos \lambda l) + (m \omega^2 - c) (B \sinh \lambda l + D \sin \lambda l) \quad (6)$$

(5) u. (6) in Matrixschreibweise:

$$\begin{bmatrix} EI \lambda^3 \cosh \lambda l + (m \omega^2 - c) \sinh \lambda l & -EI \lambda^3 \cos \lambda l + (m \omega^2 - c) \sin \lambda l \\ \sinh \lambda l & -\sin \lambda l \end{bmatrix} \begin{pmatrix} B \\ D \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \end{pmatrix}$$

Nichttriviale Lsgn. ex., wenn die Determinante zu null wird:

$$-(EI\lambda^3 \cosh \lambda l + (m\omega^2 - c) \sinh \lambda l) \sinh \lambda l - \sinh \lambda l (-EI\lambda^3 \cos \lambda l + (m\omega^2 - c) \sin \lambda l) = 0$$

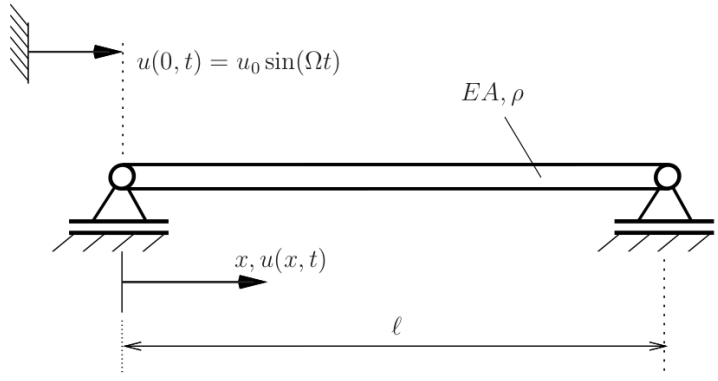
$$\Leftrightarrow \lambda^3 EI (-\cosh \lambda l \sin \lambda l + \sinh \lambda l \cos \lambda l) + 2(m\omega^2 - c) \sinh \lambda l \sin \lambda l = 0$$

$$\Leftrightarrow \lambda^3 EI (\tanh \lambda l - \tan \lambda l) + 2(m\omega^2 - c) \tanh \lambda l \tan \lambda l = 0$$

$$\Leftrightarrow \boxed{\frac{1}{\tan \lambda l} - \frac{1}{\tanh \lambda l} = \frac{2(m\omega^2 - c)}{\lambda^3 EI}}$$

**2** Erzwungene Longitudinalschwingungen (1 + 2 + 7 + 3 = 13 Punkte)

Der skizzierte Stab (Elastizitätsmodul  $E$ , Querschnittsfläche  $A$ , Dichte  $\rho$ , Länge  $l$ ) wird durch eine periodische Auslenkung  $u(0, t) = u_0 \sin(\Omega t)$  des linken Lagers in Längsschwingungen versetzt.



Geben Sie alle Ergebnisse in gegebenen Größen an!

Gegebene Größen:  $E, A, \rho, l, u_0, \Omega$

- (a) Geben Sie die Differentialgleichung des skizzierten Systems an.
- (b) Formulieren Sie die Randbedingungen.
- (c) Bestimmen Sie die Lösung  $u_p(x, t)$  im eingeschwungenen Zustand.
- (d) Ermitteln Sie die Kreisfrequenzen  $\Omega_k$ , bei denen Resonanz auftritt.

a) Bewegungs-DGL

$$\frac{\partial^2 u(x, t)}{\partial t^2} = \underbrace{\frac{E}{\rho}}_{c^2} \frac{\partial^2 u(x, t)}{\partial x^2}$$

b)  $u_p(0, t) = u_0 \sin(\Omega t) \quad (1)$

$N(l, t) = 0 \Rightarrow u'(l, t) = 0 \quad (2)$

$$\boxed{N(x, t) = EA u'(x, t)}$$

c) Lösung im eingeschw. Zustand

Gleichsetzansatz:  $u_p(x, t) = X(x) \sin \Omega t$

in DGL:  $-\Omega^2 X(x) \sin \Omega t = c^2 X''(x) \sin \Omega t$

$\Rightarrow X'' + \frac{\Omega^2}{c^2} X = 0$

allg. Lösung:  $X(x) = A \cos \frac{\Omega}{c} x + B \sin \frac{\Omega}{c} x$

RB (1)  $\Rightarrow X(0) \sin \Omega t = u_0 \sin \Omega t \Rightarrow X(0) = u_0 \Rightarrow A = u_0$

RB (2)  $\Rightarrow X'(l) = 0 \Rightarrow -A \sin \frac{\Omega}{c} l + B \cos \frac{\Omega}{c} l = 0$

$\Rightarrow B = u_0 \tan \frac{\Omega}{c} l$

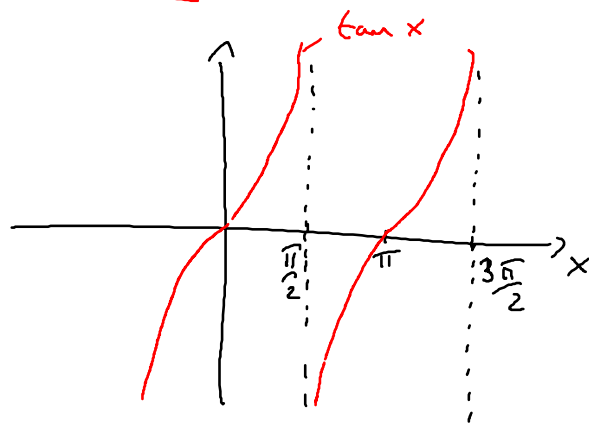
$u_p(x,t) = u_0 \left( \cos \frac{\Omega}{c} x + \tan \frac{\Omega}{c} l \sin \frac{\Omega}{c} x \right) \sin \Omega t$

d) Resonanz tritt auf, falls  $u_p(x,t) \rightarrow \infty$ , d.h.

$\tan \frac{\Omega}{c} l \rightarrow \infty$

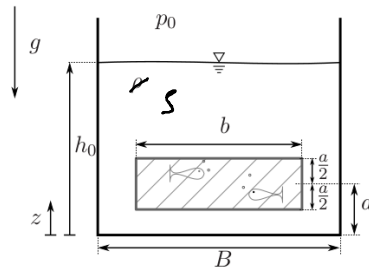
$\Rightarrow \frac{\Omega_k l}{c} = \frac{\pi}{2} (2k-1), k = 1, 2, 3, \dots$

$\Rightarrow \Omega_k = \frac{c \pi}{2l} (2k-1)$



3

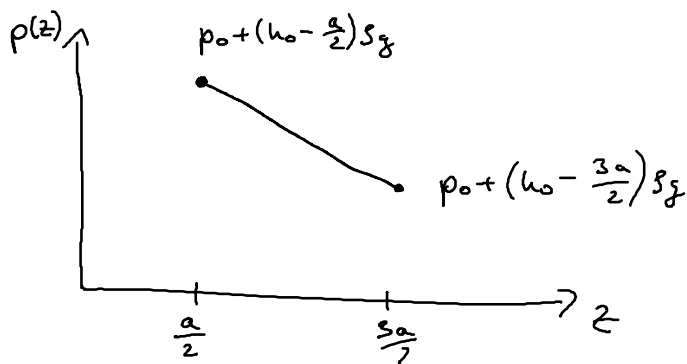
Abgebildet ist ein Wasserbecken (Breite  $B$ , Gesamtlänge  $L$ ) mit einem Anfangswasserstand  $h_0$ . Im unteren Bereich ist ein großes Fenster (Breite  $b$ , Höhe  $a$ ) zu Beobachtungszwecken eingelassen. Das Wasser sei inkompressibel (Dichte  $\rho$ ) und reibungsfrei. Beachten Sie die Zählrichtung der Koordinate  $z$ .



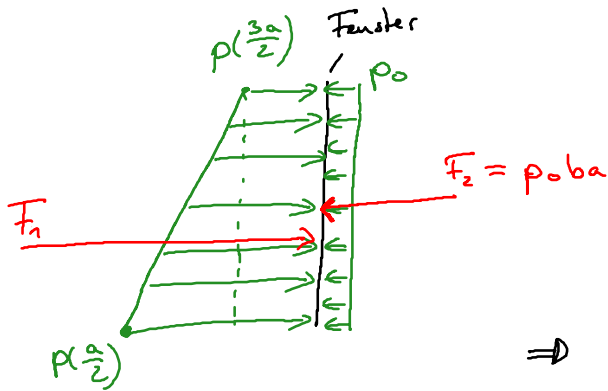
(a) Skizzieren Sie den Verlauf des Druckes  $p(z)$ , der im Inneren des Beckens auf das Fenster wirkt für  $z \in (\frac{a}{2}, \frac{3a}{2})$  und geben Sie  $p(\frac{a}{2})$  und  $p(\frac{3a}{2})$  an.

Geg.:  $p_0, g, h_0, B, L, b, a, s, \rho, F_K$

a) Hydrostatischer Druck:  $p(z) = p_0 + (h_0 - z) \rho g$



(b) Die Verbindung zwischen Fenster und Becken kann eine maximale Kraft  $F_K$  aushalten. Bei welcher Füllhöhe  $h_{\max}$  wird diese Kraft in der Verbindung erreicht?



$$F_1 = p\left(\frac{3a}{2}\right)ba + \frac{p\left(\frac{a}{2}\right) - p\left(\frac{3a}{2}\right)}{2} ba$$

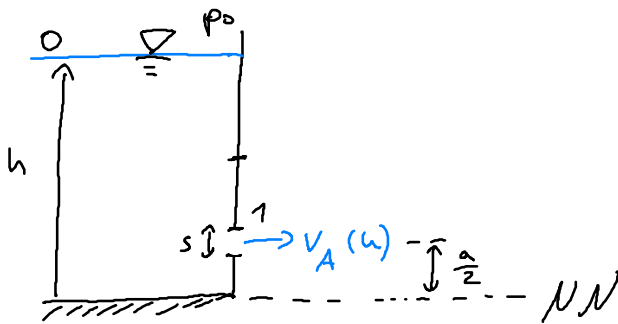
$$= p_0 ba + \rho g b a \left(h_0 - \frac{3a}{2}\right) + \frac{1}{2} \rho g b a^2$$

$$F_{\text{res}} = F_1 - F_2 = \rho g b a (h_0 - a)$$

$$\Rightarrow F_K = \rho g b a (h_{\max} - a)$$

$$h_{\max} = \frac{F_K}{\rho g b a} + a$$

(c) Nehmen Sie an, das Fenster sei an der Unterkante undicht, so dass dort ein Spalt (Spaltmitte bei  $z = \frac{a}{2}$ ) der Breite  $b$  und der Höhe  $s$  entstehe. Bestimmen Sie mit Hilfe der BERNOULLISCHEN Gleichung für einen Stromfaden die Austrittsgeschwindigkeit  $v_A(h)$  unter der Annahme, dass der Wasserspiegel nicht absinkt.



Bernoulli 0  $\rightarrow$  1:

$$\frac{p_0}{\rho} + g h = \frac{p_0}{\rho} + \frac{1}{2} v_A^2 + g \frac{a}{2}$$

$$v_A^2 = 2 g \left(h - \frac{a}{2}\right)$$

$$v_A = \sqrt{2 g \left(h - \frac{a}{2}\right)} \quad (\text{Torricelli})$$

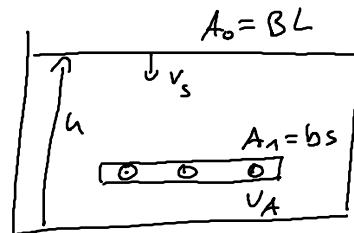
(d) Verwerfen Sie die Annahme des nicht-sinkenden Wasserspiegels und bestimmen Sie nun mit Hilfe des in (c) bestimmten  $v_A(h)$  und der Kontinuitätsgleichung die Geschwindigkeit des sinkenden Wasserspiegels  $v_S(h)$  und die Zeit  $T$ , die vergeht bis der Wasserspiegel die Oberkante des Fensters bei  $z = \frac{3a}{2}$  erreicht hat.

Konti:

$$A_0 v_S = A_1 v_A$$

$$BL v_S = bs v_A$$

$$v_S = \frac{bs}{BL} \sqrt{2g \left(h - \frac{a}{2}\right)}$$



T.d.V.:

$$v_S = -\frac{dh}{dt}$$

$$\int_{h_0}^h \frac{-dh}{\sqrt{h - \frac{a}{2}}} = \int_0^t \frac{bs \sqrt{2g}}{BL} dt$$

$$-\left[2 \sqrt{h - \frac{a}{2}}\right]_{h_0}^h = \frac{bs \sqrt{2g}}{BL} t$$

$$-2(\sqrt{h-\frac{a}{2}} - \sqrt{h_0-\frac{a}{2}}) = \frac{bs\sqrt{2g}}{BL} t$$

$$t = \frac{2BL}{bs\sqrt{2g}} \left( \sqrt{h_0-\frac{a}{2}} - \sqrt{h-\frac{a}{2}} \right) \stackrel{(*)}{=} T = \frac{2BL}{bs\sqrt{2g}} \left( \sqrt{h_0-\frac{a}{2}} - \sqrt{a} \right)$$

(e) Fertigen Sie eine qualitative Skizze für den Verlauf der Füllhöhe  $h(t)$  mit  $t \in (0, T)$  an. Geben Sie Anfangs- und Endwert an.

$$\sqrt{h-\frac{a}{2}} = \sqrt{h_0-\frac{a}{2}} - \frac{bs\sqrt{2g}}{2BL} t$$

$$h(t) = \left( \sqrt{h_0-\frac{a}{2}} - \frac{bs\sqrt{2g}}{2BL} t \right)^2 + \frac{a}{2}$$

