

### 1. Beispiel (10 Punkte)

Gegeben:

Schwingende Flüssigkeitssäule mit federnd gelagertem Stab lt. Skizze in entspannter Federlage:

- Starrer Stab: Masse  $2m$ , Länge  $3l$ , Punktmasse  $m_P$
- Starrer Kolben: Masse  $m$
- Linear elastische Feder: Federsteifigkeit  $k$
- Rohr: Längenmaß  $l$ , Querschnittsflächenmaß  $A$
- Inkompressible, reibungsfrei strömende schwere Flüssigkeit mit der Dichte  $\rho$
- Umgebungsdruck  $p_0$
- Moment  $M(t)$

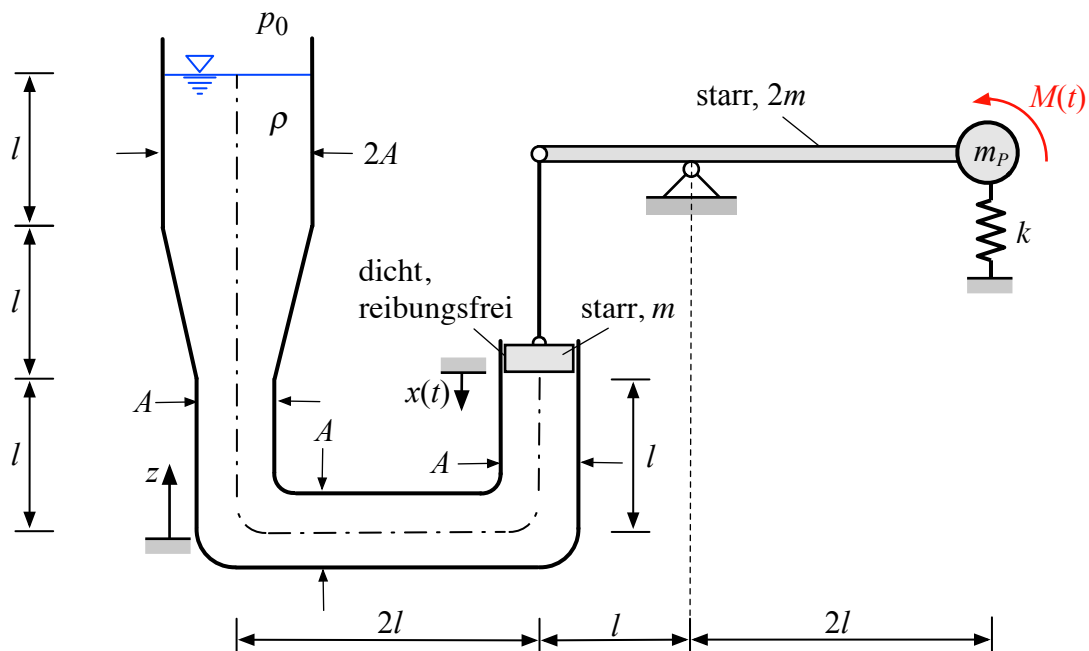
Gesucht:

1. Anzahl der Freiheitsgrade
2. Bewegungsgleichung(en) des Systems für kleine Schwingwege

Hinweis:

$$\int_{x_1}^{x_2} \frac{1}{b + \frac{x}{a}} dx = a \ln(|x + a \cdot b|) \Big|_{x_1}^{x_2}, \quad \ln(a) - \ln(b) = \ln\left(\frac{a}{b}\right)$$

3. Statischen Gleichgewichtslage des Kolbens



## Lösung zum 1. Beispiel

### 1. Anzahl der Freiheitsgrade

1 FG; LK:  $x(t)$  ... vertikale Verschiebung des Kolbens

### 2. Bewegungsgleichung für kleine Schwingungen

$$\left[ m^* + \rho A l \left( \frac{9}{2} + \ln(2) \right) \right] \ddot{x} - \frac{3}{4} \rho A \ddot{x} x - \frac{3}{8} \rho A \dot{x}^2 + \left( 4k + \frac{3\rho g A}{2} \right) x = -2\rho g A l - 2m_p g + \frac{M(t)}{l}$$

mit  $m^* = 3m + 4m_p$

### 3. Statisches Gleichgewicht des Kolbens

$$x_{stat} = - \frac{2\rho g A l + 2m_p g}{4k + \frac{3\rho g A}{2}}$$

## 2. Beispiel (10 Punkte)

### Gegeben:

Ebenes schwingungsfähiges System lt. Skizze, welches sich in der dargestellten Lage im statischen Gleichgewicht befindet:

- Linear elastischer, masseloser Biegestab: Länge  $2l$ , Biegesteifigkeit  $EJ$
- Linear elastische Pendelstütze: Länge  $l$ , Masse pro Längeneinheit  $\rho A$ , Dehnsteifigkeit  $EA$
- Starrer Stab: Länge  $l$ , Masse  $m$
- Geschwindigkeitsproportionaler Dämpfer: Dämpferkonstante  $r$
- Einzelkraft:  $F(t)$

### Gesucht:

1. Anzahl der Freiheitsgrade des Ersatzsystems bei Verwendung der folgenden eingliedrigen *Ritzschen* Ansätze für die Durchbiegung  $w$  des Biegeträgers

$$w^*(x_1, t) = q_1(t)\varphi_1(x_1) \quad \text{mit} \quad \varphi_1(x_1) = 1 - \cos\frac{\pi x_1}{4l} \quad \text{für} \quad 0 \leq x_1 \leq 2l$$

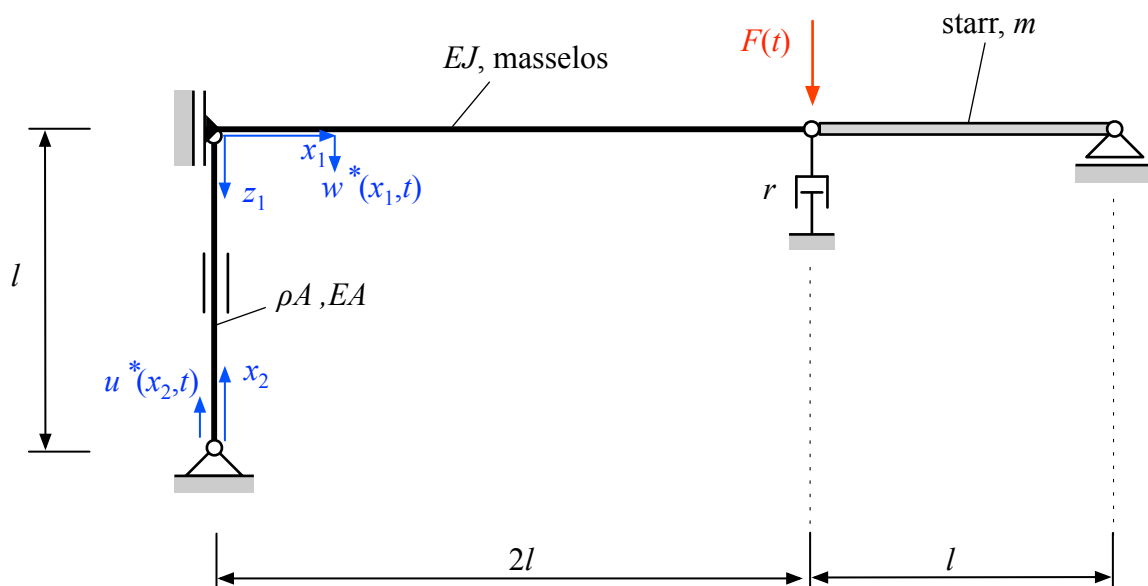
und für die Verformung  $u$  der Pendelstütze

$$u^*(x_2, t) = q_2(t)\varphi_2(x_2) \quad \text{mit} \quad \varphi_2(x_2) = -\frac{x_2}{l} \quad \text{für} \quad 0 \leq x_2 \leq l$$

2. a) Kinetische Energie  
 b) Potentielle Energie  
 c) Generalisierte Kräfte

des diskretisierten Ersatzsystems für kleine Schwingungen

3. Bewegungsgleichung(en) des Ersatzsystems in *Lagrangescher* Form für kleine Schwingungen um die statische Gleichgewichtslage
4. Frequenzgleichung zur Bestimmung der Eigenkreisfrequenz(en) des ungedämpften Ersatzsystems



## Lösung zum 2. Beispiel

### 1. Anzahl der Freiheitsgrade

- 2 FHG,  $q_1(t)$  ... Stauchung des Dehnstabes an der Stelle  $x = l$   
 $q_2(t)$  ... Durchbiegung des Biegeträgers an der Stelle  $x = 2l$

### 2.a) Kinetische Energie

$$T = \frac{1}{2} \left[ \rho A l \frac{1}{3} \dot{q}_2^2 + \frac{m}{3} (\dot{q}_1^2 + 2\dot{q}_1\dot{q}_2 + \dot{q}_2^2) \right]$$

### 2.b) Potentielle Energie

$$U = \frac{1}{2} \left[ \frac{EJ}{l^3} \left( \frac{\pi}{4} \right)^4 q_1^2 + \frac{EA}{l} q_2^2 \right]$$

$$W = -F(q_1 + q_2)$$

### 2.c) Generalisierte Kräfte

$$Q_1 = -r(\dot{q}_1 + \dot{q}_2)$$

$$Q_2 = -r(\dot{q}_1 + \dot{q}_2)$$

### 3. Bewegungsgleichungen

$$\underbrace{\begin{bmatrix} \frac{m}{3} & \frac{m}{3} \\ \frac{m}{3} & \frac{m}{3} + \frac{1}{3}\rho A l \end{bmatrix}}_{\tilde{M}} \begin{Bmatrix} \ddot{q}_1 \\ \ddot{q}_2 \end{Bmatrix} + \begin{bmatrix} r & r \\ r & r \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \dot{q}_1 \\ \dot{q}_2 \end{Bmatrix} + \underbrace{\begin{bmatrix} \frac{EJ}{l^3} \left( \frac{\pi}{4} \right)^4 & 0 \\ 0 & \frac{EA}{l} \end{bmatrix}}_{\tilde{K}} \begin{Bmatrix} q_1 \\ q_2 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} F \\ F \end{Bmatrix}$$

### 4. Frequenzgleichung

$$(M_{11}M_{22} - M_{12}^2)\omega^4 - (M_{11}K_{22} + M_{22}K_{11})\omega^2 + K_{11}K_{22} = 0$$