

## 1. Beispiel (10 Punkte)

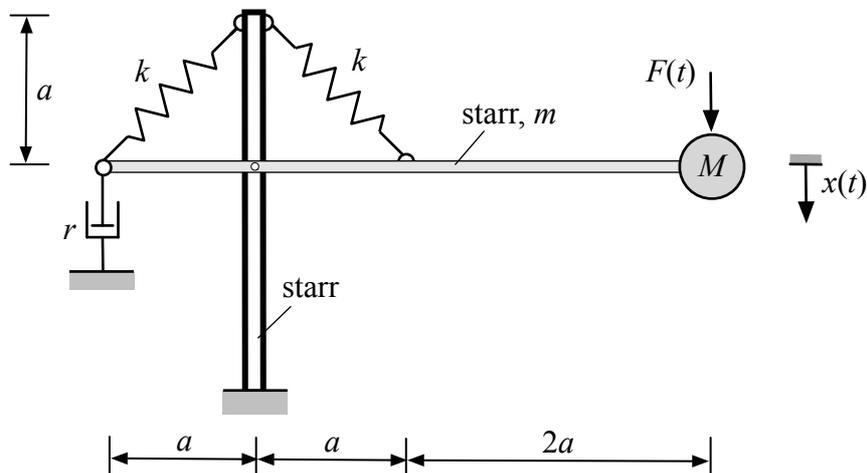
### Gegeben:

Ebenes schwingungsfähiges System lt. Skizze in entspannter Federlage:

- Punktmasse  $M$
- Starrer, homogener, reibungsfrei gelenkig gelagerter Balken: Länge  $4a$ , Masse  $m$
- Linear elastische Feder: Federsteifigkeit  $k$
- Geschwindigkeitsproportionaler Dämpfer: Dämpferkonstante  $r$
- Kraftanregung: Einzelkraft  $F(t)$

### Gesucht:

1. Anzahl der Freiheitsgrade
2. Darstellung der Kinematik des Systems (Momentanlage) in der unten dargestellten Skizze und Berechnung des Federwegs für beide Federn (*Hinweis*: Schreiben Sie den Federweg als Produkt der Lagekoordinate  $x$  und einer Konstanten an)
3. Bewegungsgleichung des Systems für kleine Schwingungen, formuliert in  $x(t)$ , mit den Lagrangeschen Gleichungen
4. Kontrolle der Bewegungsgleichung für das ungedämpfte System ( $r = 0$ ) mit dem Energiesatz
5. Statische Gleichgewichtslage  $x_{stat}$
6. Eigenkreisfrequenz des Systems



Für dieses Beispiel haben wir uns von der Dubrovnik-Brücke (in Kroatien) inspirieren lassen:



## Lösungen zum 1. Beispiel

### 1. Anzahl der Freiheitsgrade

1 FHG; LK:  $x(t)$

### 2. Federweg

$$s = \frac{x}{3\sqrt{2}}$$

### 3. Bewegungsgleichung des Systems für kleine Schwingungen

$$\left[ \frac{7}{27}m + M \right] \ddot{x} + \frac{1}{9}r\dot{x} + \frac{1}{9}kx = \left[ M + \frac{1}{3}m \right] g + F(t)$$

### 4. Bewegungsgleichung für das ungedämpfte System mittels Energiesatz

$$\left[ \frac{7}{27}m + M \right] \ddot{x} + \frac{1}{9}kx = \left[ M + \frac{1}{3}m \right] g + F(t)$$

### 5. Statische Gleichgewichtslage

$$x_s = \frac{9 \left[ M + \frac{1}{3}m \right] g}{k}$$

### 6. Eigenkreisfrequenz

$$\omega = \sqrt{\frac{k}{9 \left[ \frac{7}{27}m + M \right]}}$$

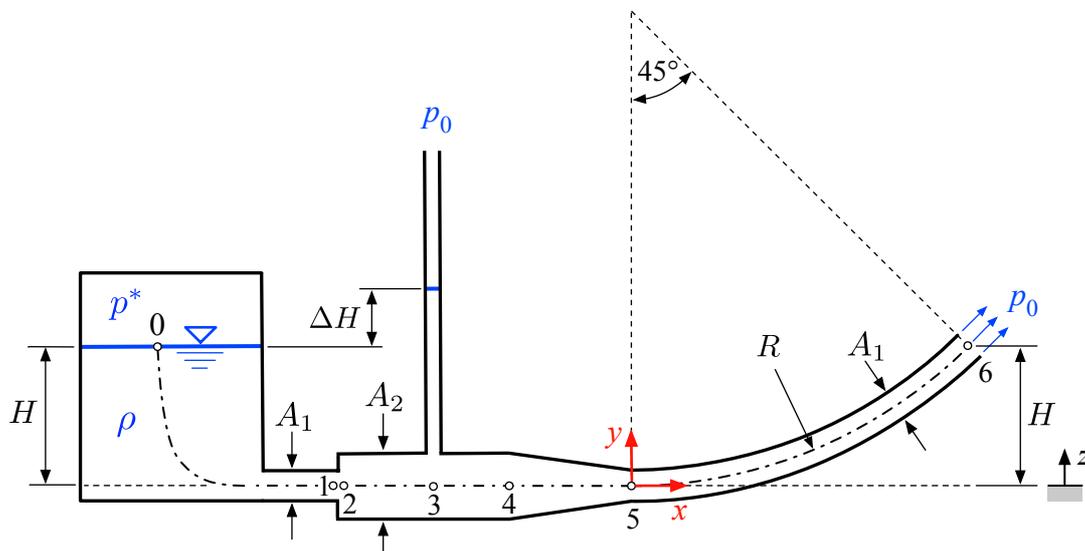
## 2. Beispiel (10 Punkte)

### Gegeben:

- Stationärer Abfluss aus einem Druckbehälter über ein Rohrsystem mit abrupter Rohrerweiterung (Abschnitt 1-2) gemäß Skizze
- Inkompressible, reibungsfrei strömende Flüssigkeit mit der Dichte  $\rho$
- Querschnittsflächen der Rohrleitung:  $A_1, A_2$
- Stationäre Wasserspiegelhöhe  $H$
- Rohrkrümmer (Abschnitt 5-6): Radius  $R$
- Umgebungsdruck  $p_0$
- Konstanter Überdruck  $p^* = p_{abs} - p_0$  im Hochbehälter

### Gesucht:

1. Geschwindigkeit  $v_6$  als Funktion von  $p^*, \rho, A_1$  und  $A_2$
2. Geschwindigkeiten  $v_1$  und  $v_2$  jeweils als Funktion von  $v_6, A_1$  und  $A_2$
3. Überdruck  $p_3$  als Funktion  $p^*, \rho, g, H, v_6, A_1$  und  $A_2$
4. Höhenunterschied  $\Delta H$  als Funktion von  $v_6, g, A_1$  und  $A_2$
5. Qualitativ richtige Darstellung der Strom-, Druck- und Energielinie zwischen den Punkten 0 und 6 in der unten dargestellten Skizze des Systems und Bemaßung der entsprechenden Höhenanteile mit den unter 1. – 4. berechneten Größen
6. Dynamische Momentenwirkung  $\vec{M}_W$  (bezüglich des Punktes 5) auf den Rohrkrümmer (Rohrabschnitt 5-6) zufolge der strömenden Flüssigkeit



## Lösungen zum 2. Beispiel

### 1. Geschwindigkeit an der Stelle 6

$$v_6 = \sqrt{\frac{\frac{2p^*}{\rho}}{1 + \left(1 - \frac{A_1}{A_2}\right)^2}}$$

### 2. Geschwindigkeiten an den Stellen 1 und 2

$$v_1 = v_6 \quad , \quad v_2 = v_6 \frac{A_1}{A_2}$$

### 3. Überdruck an der Stelle 3

$$p_3 = p^* + \rho g H - \frac{v_6^2}{2} g \left[ \left(\frac{A_1}{A_2}\right)^2 + \left(1 - \frac{A_1}{A_2}\right)^2 \right]$$

### 4. Höhenunterschied

$$\Delta H = \frac{v_6^2}{2g} \left[ 1 - \left(\frac{A_1}{A_2}\right)^2 \right]$$

### 6. Dynamische Momentenwirkung auf den Rohrabschnitt 5-6

$$\vec{M}_w^{(5)} = \left( \frac{H}{\sqrt{2}} - \frac{R}{2} \right) \rho v_6^2 A_1 \vec{e}_z$$