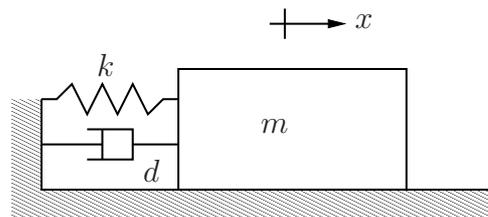


**1. Aufgabe:** (ca. 13% der Gesamtpunkte)

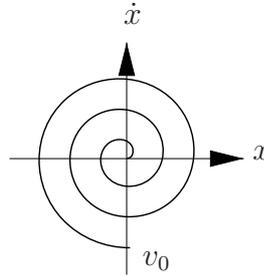
- a) Was versteht man unter *stationärer Lösung* einer harmonisch erregten Schwingung?
- b) Skizzieren Sie (ohne Rechnung) für folgendes System die Phasenkurve ( $\dot{x}$  über  $x$ ) für  $x(0) = x_0 = 0$  und  $\dot{x}(0) = v_0 < 0$ .



- c) Wie ist die Rayleighsche Dissipationsfunktion im Zusammenhang mit schwach gedämpften Schwingungen von Mehr-FHG-Systemen definiert und wie geht sie in die Energiebilanz ein?
- d) Was versteht man unter aktiver und passiver Schwingungsisolierung?

## Musterlösung - Aufgabe 1

- a) Nach dem Abklingen der gedämpften Schwingung  $x_h(t)$  ergibt sich die stationäre Schwingung  $x_p(t)$  (stationäre Lösung = partikuläre Lösung).
- b)



- c)

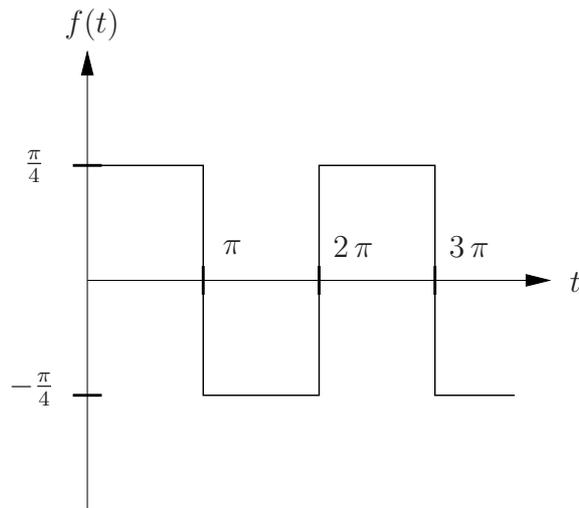
$$R = \frac{1}{2} \sum_i d_i v_{\text{Rel},i}^2 = \frac{1}{2} \dot{\mathbf{q}} \cdot \mathbf{D} \dot{\mathbf{q}}, \quad \frac{dE}{dt} = -2R$$

- d) Ziel der passiven Schwingungsisolierung: Schutz eines Schwingers (Gebäudes) vor Belastungen infolge Fundamenterregungen.

Ziel der aktiven Schwingungsisolierung: Abschirmung von Maschinen (unwuchterregter Schwinger) vom Fundament.

**2. Aufgabe:** (ca. 11% der Gesamtpunkte)

Berechnen Sie die Fourier-Koeffizienten der skizzierten Rechteckschwingung.



## Musterlösung - Aufgabe 2

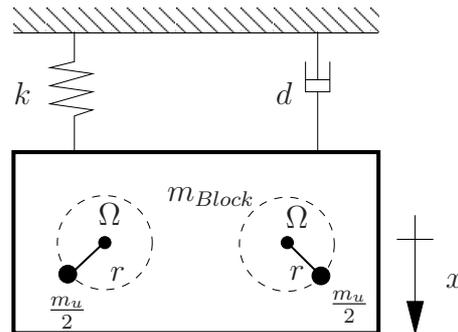
Fourier-Reihe

ungerade Funktion:  $a_0 = 0$ ,  $a_k = C_k = 0$

$$\begin{aligned} b_k = S_k &= \frac{2}{T} \int_0^T x_e(t) \sin(k \Omega t) dt = \frac{2}{T} \int_0^{T/2} +\frac{\pi}{4} \sin(k \Omega t) dt + \frac{2}{T} \int_{T/2}^T -\frac{\pi}{4} \sin(k \Omega t) dt \\ &= \frac{2}{T} \frac{1}{k \Omega} \frac{\pi}{4} (-\cos(k \Omega t)|_0^{T/2} + \cos(k \Omega t)|_{T/2}^T) \quad | \text{ mit: } \Omega = \frac{2\pi}{T} \\ &= \frac{2}{T} \frac{1}{k \frac{2\pi}{T}} \frac{\pi}{4} (-[\cos(k \pi) - \cos(0)] + [\cos(k 2\pi) - \cos(k \pi)]) \\ &= \frac{1}{4k} (\cos(k 2\pi) - 2 \cos(k \pi) + 1) \\ &= \frac{1}{2k} (1 - \cos(k \pi)) \\ &= \begin{cases} 0 & \text{für gerade ganze Zahl } k \\ \frac{1}{k} & \text{für ungerade ganze Zahl } k \end{cases} \end{aligned}$$

### 3. Aufgabe: (ca. 28% der Gesamtpunkte)

Gegeben ist ein gedämpfter Oszillator, der durch zwei rotierende Unwuchten eine dynamische Fremderregung erfährt. Die Auslenkung  $x$  wird aus der statischen Gleichgewichtslage gezählt.



Gegeben:  $m_{Block}$ ,  $m_u$ ,  $\Omega$ ,  $r$ ,  $k$ ,  $d$ .

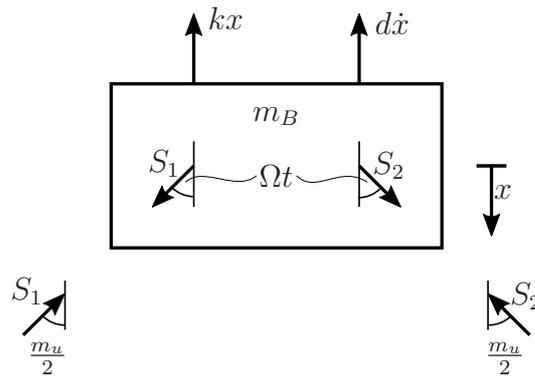
- Schneiden Sie das System frei und bestimmen Sie die Kraft, die die Unwuchten auf das System ausüben in Abhängigkeit der gegebenen Größen.
- Stellen Sie für das System die Bewegungsgleichung auf.

Im Weiteren sind folgende Werte gegeben:  $m_{Block} = 50\text{kg}$ ,  $m_u = 1\text{kg}$ ,  $\Omega = 1\frac{1}{s}$ ,  $r = 0.1\text{m}$ ,  $k = 6 \cdot 10^6\text{N/m}$ ,  $d = 200\text{Ns/m}$ .

- Wie groß sind die Eigenkreisfrequenz und der Dämpfungsgrad des gedämpften Systems?
- Bestimmen Sie das Frequenzverhältnis des Systems.
- Bei welcher Frequenz erreicht der Verstärkungsfaktor  $V$  sein Maximum?
- Wie groß ist der Verstärkungsfaktor  $V$  bei dieser Frequenz?

### Musterlösung - Aufgabe 3

a) Freikörperbild:



$$\frac{m_u}{2} \ddot{x}_u = -S_1 \cos(\Omega t), \quad \frac{m_u}{2} \ddot{x}_u = -S_2 \cos(\Omega t), \quad x_u = x + r \cos(\Omega t)$$

$$m_B \ddot{x} = -kx - d\dot{x} + S_1 \cos(\Omega t) + S_2 \cos(\Omega t)$$

$$\Leftrightarrow (m_B + m_u) \ddot{x} + d\dot{x} + kx = \underbrace{m_u r \Omega^2 \cos(\Omega t)}_{F_u}$$

b)

$$\ddot{x} + \frac{d}{m_B + m_u} \dot{x} + \frac{k}{m_B + m_u} x = \frac{F_u}{m_B + m_u}$$

c)

$$\omega_0 = \sqrt{\frac{k}{m_B + m_u}} = 343 \frac{1}{s}, \quad D = \frac{d}{2(m_B + m_u) \omega_0} = 0.0057$$

d)

$$\eta = \frac{\Omega}{\omega_0} = 0.0029$$

e)

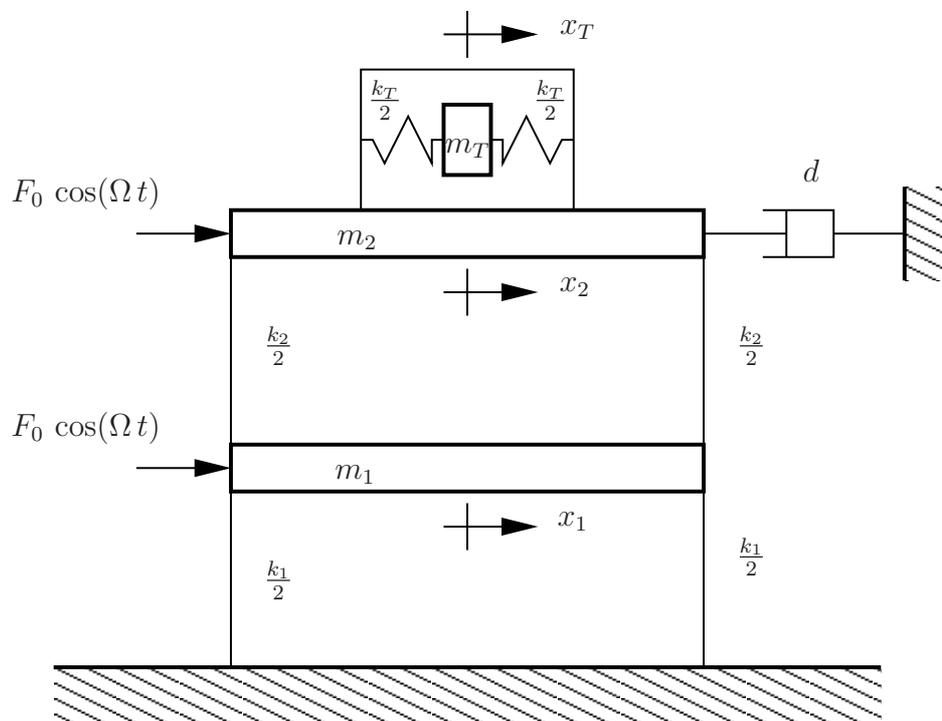
$$\eta_{\text{krit}} = \sqrt{\frac{1}{1 - 2D^2}} = 1$$

f)

$$V = \frac{1}{\sqrt{(1 - \eta_{\text{krit}}^2)^2 + (2D\eta_{\text{krit}})^2}} = \frac{1}{2D} = 87.5$$

**4. Aufgabe:** (ca. 48% der Gesamtpunkte)

Der skizzierte Stockwerkrahmen (Gebäude) besteht aus starren Riegeln mit Massen  $m_1$ ,  $m_2$ , masselosen Stielen mit Steifigkeiten  $\frac{k_1}{2}$ ,  $\frac{k_2}{2}$  und einem Dämpfer mit Dämpfungskonstante  $d$  sowie aus einem Schwingungstilger mit Tilgermasse  $m_T$  und Federkonstante  $k_T$ . Das Gehäuse des Tilgers sei mit der zweiten Etage fest verbunden und soll als masselos angenommen werden. Ferner wird das System durch eine Krafterregung (Windlast) mit Amplitude  $F_0$  und Erregerfrequenz  $\Omega$  zum Schwingen angeregt. Es soll angenommen werden, dass sich die Massen  $m_1$  und  $m_2$  nur in horizontaler Richtung verschieben.



Gegeben:  $k_1$ ,  $k_2$ ,  $k_T$ ,  $m_1$ ,  $m_2$ ,  $m_T$ ,  $d$ ,  $F_0$ ,  $\Omega$ .

- Stellen Sie die Bewegungsgleichungen mit Hilfe des Lagrange Formalismus 2. Art auf.
- Liegt durchdringende oder vollständige Dämpfung vor? Warum?

Im Weiteren wird der Schwingungstilger, die Fremderregung (Windlast) sowie die Dämpfung entfernt. Es liegt folgendes System von Bewegungsgleichungen vor

$$\mathbf{M} \ddot{\mathbf{x}} + \mathbf{K} \mathbf{x} = \mathbf{0}, \quad \mathbf{M} = \begin{bmatrix} m & 0 \\ 0 & m \end{bmatrix}, \quad \mathbf{K} = \begin{bmatrix} 2k & -k \\ -k & k \end{bmatrix}$$

wobei  $m$  und  $k$  nun gegeben sind.

- Schätzen Sie mit Hilfe des Rayleigh-Quotienten die erste Eigenkreisfrequenz ab.
- Bestimmen Sie die Eigenkreisfrequenzen des Systems.
- Bestimmen Sie die Modalvektoren und stellen Sie diese grafisch dar.

## Musterlösung - Aufgabe 4

a)

$$T = \frac{1}{2} m_1 \dot{x}_1^2 + \frac{1}{2} m_2 \dot{x}_2^2 + \frac{1}{2} m_T \dot{x}_T^2$$

$$R = \frac{1}{2} d \dot{x}_2^2$$

$$V = \frac{1}{2} k_1 x_1^2 + \frac{1}{2} k_2 (x_1 - x_2)^2 + \frac{1}{2} k_T (x_T - x_2)^2$$

$$Q_k^* = \sum_{i=1}^n \mathbf{F}_i \frac{\partial \mathbf{r}_i}{\partial x_k}, \quad F_1 = F_0 \cos(\Omega t), \quad r_1 = x_1, \quad F_2 = F_0 \cos(\Omega t), \quad r_2 = x_2$$

Lagrange-Gleichungen für nicht-konservative Systeme

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial T}{\partial \dot{x}_k} \right) + \frac{\partial V}{\partial x_k} + \frac{\partial R}{\partial \dot{x}_k} = Q_k^*, \quad k = 1, \dots, n$$

$$m_1 \ddot{x}_1 + k_1 x_1 + k_2 (x_1 - x_2) = F_0 \cos(\Omega t)$$

$$m_2 \ddot{x}_2 - k_2 (x_1 - x_2) - k_T (x_T - x_2) + d \dot{x}_2 = F_0 \cos(\Omega t)$$

$$m_T \ddot{x}_T + k_T (x_T - x_2) = 0$$

$$\underbrace{\begin{bmatrix} m_1 & 0 & 0 \\ 0 & m_2 & 0 \\ 0 & 0 & m_T \end{bmatrix}}_{\mathbf{M}} \underbrace{\begin{bmatrix} \ddot{x}_1 \\ \ddot{x}_2 \\ \ddot{x}_T \end{bmatrix}}_{\ddot{\mathbf{x}}} + \underbrace{\begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & d & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}}_{\mathbf{D}} \underbrace{\begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \\ \dot{x}_T \end{bmatrix}}_{\dot{\mathbf{x}}} + \underbrace{\begin{bmatrix} k_1 + k_2 & -k_2 & 0 \\ -k_2 & k_2 + k_T & -k_T \\ 0 & -k_T & k_T \end{bmatrix}}_{\mathbf{K}} \underbrace{\begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_T \end{bmatrix}}_{\mathbf{x}} = \underbrace{\begin{bmatrix} F_0 \cos(\Omega t) \\ F_0 \cos(\Omega t) \\ 0 \end{bmatrix}}_{\mathbf{F}}$$

b) Notwendige Bedingung für durchdringende Dämpfung:  $R = \frac{1}{2} \dot{\mathbf{x}} \cdot \mathbf{D} \dot{\mathbf{x}} \geq 0 \forall \dot{\mathbf{x}} \neq \mathbf{0}$

$R$  muss positiv semidefinit sein, d.h. alle Eigenwerte von  $\mathbf{D}$  müssen größer Null und mind. ein Eigenwert muss Null sein

EWP für  $\mathbf{D}$

$$\det(\mathbf{D} - \lambda \mathbf{I}) = \begin{vmatrix} -\lambda & 0 & 0 \\ 0 & d - \lambda & 0 \\ 0 & 0 & -\lambda \end{vmatrix} = 0 \quad | \text{Lsg. mit Hilfe von Unterdeterminanten}$$

$$-\lambda \begin{vmatrix} d - \lambda & 0 \\ 0 & -\lambda \end{vmatrix} = -\lambda (d - \lambda) (-\lambda) = \lambda^2 (d - \lambda) = 0 \quad \Rightarrow \quad \lambda_{1,2} = 0, \quad \lambda_3 = d$$

*Nicht gefordert in Klausur:* Hinreichende Bedingung für durchdringende Dämpfung:

Es liegt Kopplung in  $\mathbf{K}$  vor. Durchdringende Dämpfung falls EWP von  $\mathbf{D}$  und Koeffizientenmatrix des ungedämpften Systems nicht jeweils linear abhängig sind.

c) Schätze

$$\mathbf{x}_1 = \begin{bmatrix} 1 \\ 2 \end{bmatrix} \quad \text{oder} \quad \mathbf{x}_2 = \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} \quad \text{etc.}$$

Rayleigh-Quotient

$$\tilde{R}_1 = \frac{\boldsymbol{\varphi} \cdot \mathbf{K} \boldsymbol{\varphi}}{\boldsymbol{\varphi} \cdot \mathbf{M} \boldsymbol{\varphi}} = \frac{2k}{5m} = \frac{2}{5} \omega_0^2 \geq \omega_1^2 \quad \text{oder} \quad \tilde{R}_2 = \frac{1}{2} \omega_0^2 \geq \omega_1^2 \quad \text{etc.}$$

d) Eigenwertproblem (EWP) mit Ansatz:  $\mathbf{q} = \mathbf{C} \cos(\omega t - \alpha)$

$$(\mathbf{K} - \omega^2 \mathbf{M}) \mathbf{C} = \mathbf{0}$$

Charakteristische Gleichung:

$$\begin{aligned} \det(\mathbf{K} - \omega^2 \mathbf{M}) &= 0 \\ \Leftrightarrow \begin{vmatrix} 2k - \omega^2 m & -k \\ -k & k - \omega^2 m \end{vmatrix} &= 0 \\ \Leftrightarrow (2k - \omega^2 m)(k - \omega^2 m) - k^2 &= 0 \quad | : m^2 \text{ mit Bezugsfrequenz } \omega_0 = \sqrt{\frac{k}{m}} \\ \Leftrightarrow \left(2 \underbrace{\frac{k}{m}}_{\omega_0^2} - \omega^2\right) \left(\underbrace{\frac{k}{m}}_{\omega_0^2} - \omega^2\right) - \left(\underbrace{\frac{k}{m}}_{\omega_0^2}\right)^2 &= 0 \\ \Leftrightarrow 2\omega_0^4 - 3\omega_0^2 \omega^2 + \omega^4 - \omega_0^4 &= 0 \\ \Leftrightarrow \omega^4 - 3\omega_0^2 \omega^2 + \omega_0^4 &= 0 \end{aligned}$$

Eigenkreisfrequenzen

$$\omega_{1/2}^2 = \frac{3\omega_0^2 \pm \sqrt{9\omega_0^4 - 4\omega_0^4}}{2} = \frac{3 \mp \sqrt{5}}{2} \omega_0^2, \quad \omega_1 = 0.62\omega_0, \quad \omega_2 = 1.62\omega_0$$

e) Amplitudenverhältnisse

$$\begin{aligned} \mu_i &= -\frac{K_{11} - \omega_i^2 M_{11}}{K_{12} - \omega_i^2 M_{12}} = 2 - \left(\frac{\omega_i}{\omega_0}\right)^2 \\ \mu_1 &= 2 - \frac{3 - \sqrt{5}}{2} = 1.62 \\ \mu_2 &= 2 - \frac{3 + \sqrt{5}}{2} = -0.62 \end{aligned}$$

Modalvektoren

$$\begin{aligned} \mathbf{C}_1 &= C_{11} \begin{bmatrix} 1 \\ \mu_1 \end{bmatrix} = C_{11} \begin{bmatrix} 1 \\ 1.62 \end{bmatrix} && \text{Grundschwingung} \\ \mathbf{C}_2 &= C_{12} \begin{bmatrix} 1 \\ \mu_2 \end{bmatrix} = C_{12} \begin{bmatrix} 1 \\ -0.62 \end{bmatrix} && \text{Oberschwingung} \end{aligned}$$

1. Grundschwingung

2. Oberschwingung

