

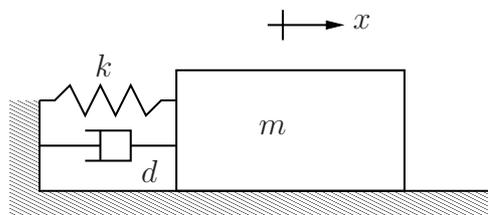
1. Aufgabe: (ca. 25 % der Gesamtpunkte)

- a) Für ein mechanisches System ist folgende Differentialgleichung gegeben

$$\ddot{x} + \frac{K}{M} x = 0$$

Unter welcher Voraussetzung handelt es sich bei der Ruhelage $x = 0$ um ein stabiles Gleichgewicht?

- b) Skizzieren Sie (ohne Rechnung) für folgendes System die Phasenkurve (\dot{x} über x) für $x(0) = x_0 < 0$ und $\dot{x}(0) = 0$.

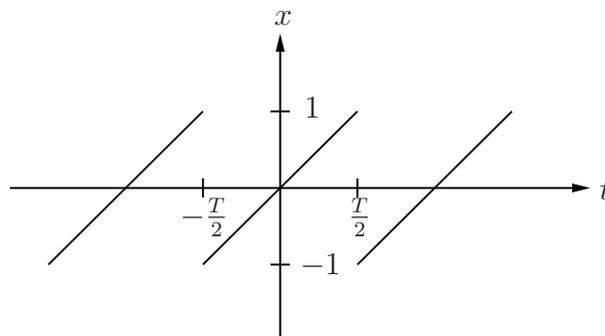


- c) Ein System mit Windlast v_W hat folgende Form

$$\ddot{x} + \frac{d - a(v_W)}{m} \dot{x} + \frac{k}{m} x = 0$$

wobei k, m, d gegeben sind. Welchen Wert darf $a(v_W)$ nicht überschreiten, damit keine Anfachung der Schwingung erfolgt?

- d) Berechnen Sie die Fourier-Koeffizienten für die dargestellte Funktion $x(t)$ für eine Periode $[-\frac{T}{2}, \frac{T}{2}]$.



Hinweis:

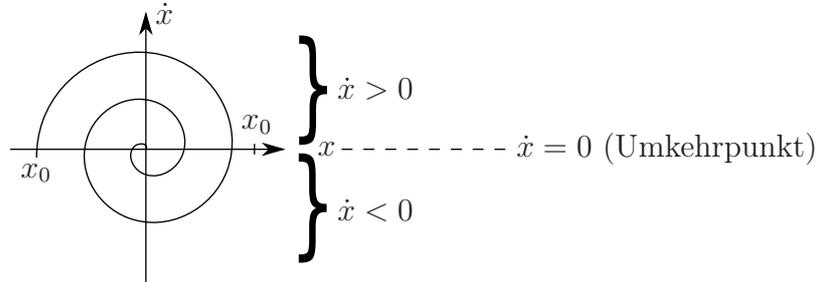
$$\int x \sin(ax) dx = \frac{\sin(ax)}{a^2} - \frac{x \cos(ax)}{a}$$

Musterlösung - Aufgabe 1

a)

$$K > 0$$

b)



c)

Anfachung erfolgt für: $D < 0$

$$\Rightarrow 2 D \omega_0 = \frac{d - a(v_W)}{m}$$

$$D = \frac{d - a(v_W)}{2 m \omega_0} < 0$$

$$a(v_W) > d$$

d) Fourier-Reihe

$$x_e(t) = a_0 + \sum_{k=1}^N [C_k \cos(k \omega t) + S_k \sin(k \omega t)]$$

Funktion $x(t)$

$$x(t) = a t + b$$

$$x(0) = b = 0, \quad x\left(\frac{T}{2}\right) = a \frac{T}{2} = 1 \quad \Rightarrow \quad a = \frac{2}{T} \quad \Rightarrow \quad x(t) = \frac{2}{T} t$$

$x(t)$ ist eine ungerade Funktion denn $x(-t) \neq x(t)$, $x(-t) = -x(t) \quad \forall t \in [-\frac{T}{2}, \frac{T}{2}]$

Fourier-Koeffizienten

$$a_0 = \frac{1}{T} \int_{-\frac{T}{2}}^{\frac{T}{2}} \underbrace{x(t)}_{\text{ungerade}} dt = 0$$

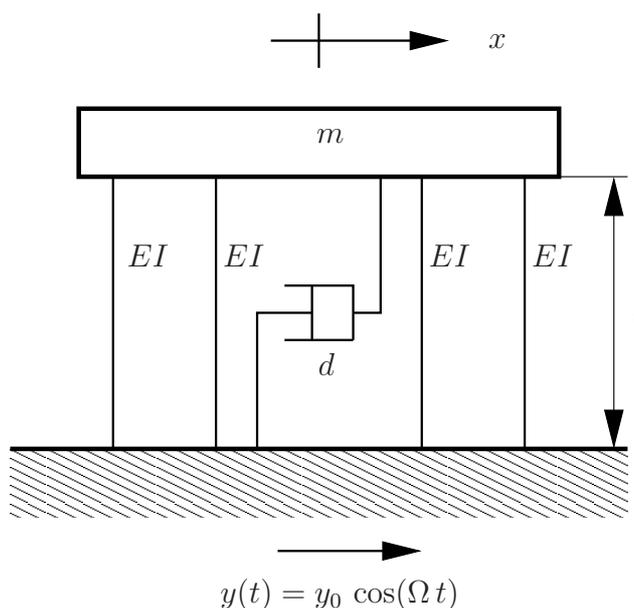
$$C_k = a_k = \frac{2}{T} \int_{-\frac{T}{2}}^{\frac{T}{2}} \underbrace{x(t)}_{\text{ungerade}} \underbrace{\cos(k \omega t)}_{\text{gerade}} dt = 0$$

ungerade

$$\begin{aligned} S_k = b_k &= \frac{2}{T} \int_{-\frac{T}{2}}^{\frac{T}{2}} x(t) \sin(k \omega t) dt = \frac{2}{T} \int_{-\frac{T}{2}}^{\frac{T}{2}} \frac{2}{T} t \sin\left(k \frac{2\pi}{T} t\right) dt \\ &= \frac{4}{T^2} \left[\underbrace{\frac{\sin\left(k \frac{2\pi}{T} t\right)}{\left(k \frac{2\pi}{T}\right)^2}}_0 - \frac{t \cos\left(k \frac{2\pi}{T} t\right)}{k \frac{2\pi}{T}} \right]_{-\frac{T}{2}}^{\frac{T}{2}} = -\frac{4}{T^2} \frac{1}{k \frac{2\pi}{T}} \left(\frac{T}{2} \cos(k \pi) - \left(-\frac{T}{2}\right) \cos(-k \pi) \right) \\ &= -\frac{2 \cos(k \pi)}{k \pi} = \begin{cases} \frac{2}{k \pi} & \text{für ungerade } k \\ -\frac{2}{k \pi} & \text{für gerade } k \end{cases} \end{aligned}$$

2. Aufgabe: (ca. 30 % der Gesamtpunkte)

Gegeben ist der abgebildete Ein-Massen-Schwinger (z.B. Gebäude) bestehend aus vier masselosen, dehnsteifen Balken ($\rho = 0, EA \rightarrow \infty, EI, l$), einer Masse m und einem Dämpfer d . Dabei ist x eine Inertialkoordinate. Ferner ist eine Fremderregung des Untergrunds (z.B. Erdbeben) gegeben durch $y(t) = y_0 \cos(\Omega t)$. Es soll angenommen werden, dass sich die Masse m nur in horizontaler Richtung verschiebt.

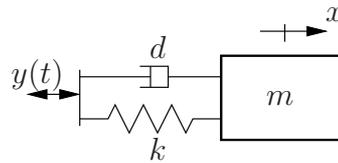


Gegeben: EI, l, m, d, y_0, Ω .

- Skizzieren Sie ein eindimensionales Ersatzmodell des Systems und bestimmen Sie die Ersatzfedersteifigkeit k des gesamten Systems.
- Bestimmen Sie die Bewegungsgleichung des Systems für die Koordinate x durch die synthetische Methode (Freischnitt/Newtonsche Axiome).
- Bestimmen Sie die stationäre Systemantwort.

Musterlösung - Aufgabe 2

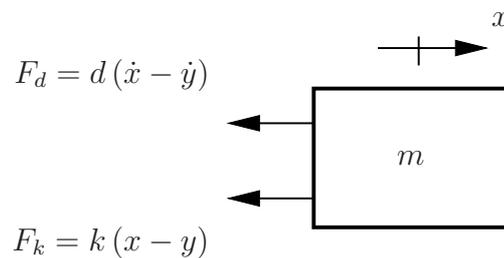
a) Ersatzmodell



Ersatzfedersteifigkeit

$$k = 4 k_i = 4 \frac{12 EI}{l^3} = \frac{48 EI}{l^3}$$

b) FKB



Bewegungsgleichung

$$m \ddot{x} = -k(x - y) - d(\dot{x} - \dot{y})$$

mit

$$y = y_0 \cos(\Omega t), \quad \dot{y} = -y_0 \Omega \sin(\Omega t)$$

ergibt

$$m \ddot{x} + d \dot{x} + k x = k y + d \dot{y} = y_0 (k \cos(\Omega t) - d \Omega \sin(\Omega t)) = F_e$$

c) Mit $A \cos(\Omega t) + B \sin(\Omega t) = C \cos(\Omega t - \alpha)$, $C = \sqrt{A^2 + B^2}$

$$m \ddot{x} + d \dot{x} + k x = y_0 \sqrt{k^2 + d^2 \Omega^2} \cos(\Omega t - \alpha), \quad \alpha = 0 \text{ (stationäre Systemantwort)}$$

$$\ddot{x} + \frac{d}{m} \dot{x} + \frac{k}{m} x = y_0 \sqrt{\frac{k^2}{m^2} + \frac{d^2}{m^2} \Omega^2} \cos(\Omega t)$$

$$\omega_0^2 x'' + \frac{d}{m} \omega_0^2 x' + \omega_0^2 x = y_0 \sqrt{\omega_0^4 + (2D)^2 \omega_0^2 \Omega^2} \cos(\Omega t)$$

$$x'' + 2D x' + x = \underbrace{y_0 \sqrt{1 + (2D\eta)^2}}_{\bar{y}_2} \cos(\Omega t)$$

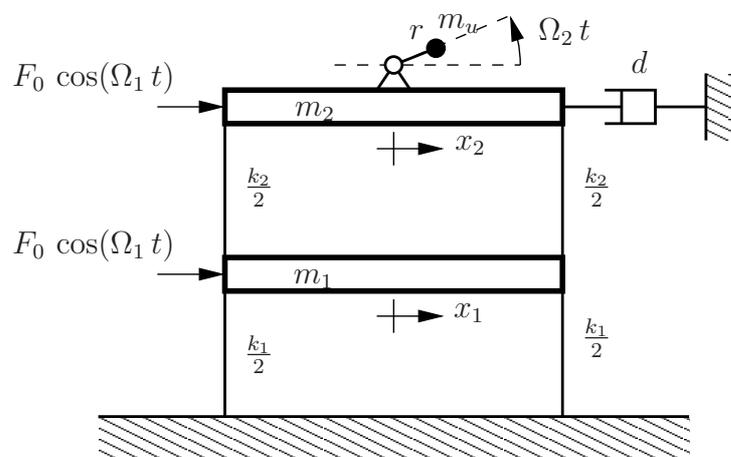
Partikuläre Lösung

$$q_p = C_p \cos(\eta \tau - \gamma) = C_p \cos(\Omega t - \gamma),$$

$$C_p = \bar{y}_2 V = y_0 V_2, \quad V = \frac{1}{\sqrt{(1 - \eta^2)^2 + 4D^2 \eta^2}}$$

3. Aufgabe: (ca. 45 % 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 . Ferner wird das System durch eine Krafterregung (Windlast) mit Amplitude F_0 und Erregerfrequenz Ω_1 und einer Unwuchterregung (Waschmaschine) mit Unwuchtmass m_u , Unwuchtradius r und Erregerfrequenz Ω_2 zum Schwingen angeregt. Es soll angenommen werden, dass sich die Massen m_1 und m_2 nur in horizontaler Richtung verschieben.



Gegeben: $k_1, k_2, m_1, m_2, d, F_0, \Omega_1, m_u, r, \Omega_2$.

- Stellen Sie die Bewegungsgleichungen mit Hilfe des Lagrange Formalismus 2. Art auf.
- Liegt durchdringende oder vollständige Dämpfung vor? Warum?
- Es liege Windstille vor ($F_0 = 0$). Das erste Stockwerk kann nun auch als Schwingungstilger eingesetzt werden. Die partikuläre Lösung des Systems sei dann $\mathbf{a}_p = \mathbf{a} \cos(\Omega_2 t)$ mit $\mathbf{a} = \begin{bmatrix} a_1 \\ a_2 \end{bmatrix}$. Welcher Bedingung muss a_2 genügen, damit Schwingungstilgung erfolgt und welchen Wert muss Ω_2 dafür annehmen?

Im Weiteren wird die Fremderregung (Windlast und Waschmaschine) 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 3

a)

$$\mathbf{r}_u = \begin{bmatrix} x_u \\ y_u \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} x_2 + r \cos(\Omega_2 t) \\ r \sin(\Omega_2 t) \end{bmatrix}, \quad \dot{\mathbf{r}}_u = \begin{bmatrix} \dot{x}_u \\ \dot{y}_u \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \dot{x}_2 - r \Omega_2 \sin(\Omega_2 t) \\ r \Omega_2 \cos(\Omega_2 t) \end{bmatrix}$$

$$v_u^2 = \|\dot{\mathbf{r}}_u\|^2 = \dot{x}_2^2 + \dot{y}_2^2 = \dot{x}_2^2 - 2 r \Omega_2 \dot{x}_2 \sin(\Omega_2 t) + r^2 \Omega_2^2 \underbrace{(\sin^2(\Omega_2 t) + \cos^2(\Omega_2 t))}_1$$

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

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

$$V = \frac{1}{2} k_1 x_1^2 + \frac{1}{2} k_2 (x_1 - x_2)^2 + m_u g y_u$$

$$Q_k^* = \sum_{i=1}^n \mathbf{F}_i \frac{\partial \mathbf{r}_i}{\partial x_k}, \quad F_1 = F_0 \cos(\Omega_1 t), \quad r_1 = x_1, \quad F_2 = F_0 \cos(\Omega_1 t), \quad r_2 = x_2$$

Lagrange-Gleichungen für nicht-konservative Systeme

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

$$m_1 \ddot{x}_1 + k_1 x_1 + k_2 (x_1 - x_2) = F_0 \cos(\Omega_1 t)$$

$$m_2 \ddot{x}_2 + m_u (\ddot{x}_2 - r \Omega_2^2 \cos(\Omega_2 t)) - k_2 (x_1 - x_2) + d \dot{x}_2 = F_0 \cos(\Omega_1 t)$$

$$\underbrace{\begin{bmatrix} m_1 & 0 \\ 0 & m_2 + m_u \end{bmatrix}}_{\mathbf{M}} \underbrace{\begin{bmatrix} \ddot{x}_1 \\ \ddot{x}_2 \end{bmatrix}}_{\ddot{\mathbf{x}}} + \underbrace{\begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & d \end{bmatrix}}_{\mathbf{D}} \underbrace{\begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \end{bmatrix}}_{\dot{\mathbf{x}}} + \underbrace{\begin{bmatrix} k_1 + k_2 & -k_2 \\ -k_2 & k_2 \end{bmatrix}}_{\mathbf{K}} \underbrace{\begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix}}_{\mathbf{x}} = \underbrace{\begin{bmatrix} F_0 \cos(\Omega_1 t) \\ F_0 \cos(\Omega_1 t) + m_u r \Omega_2^2 \cos(\Omega_2 t) \end{bmatrix}}_{\mathbf{F}}$$

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}

$$\det(\mathbf{D} - \lambda \mathbf{I}) = 0 \quad \Leftrightarrow \quad \begin{vmatrix} -\lambda & 0 \\ 0 & d - \lambda \end{vmatrix} = -\lambda(d - \lambda) = 0 \quad \Rightarrow \quad \lambda_1 = 0, \quad \lambda_2 = d$$

Nicht gefordert in Klausur: Hinreichende Bedingung für durchdringende Dämpfung:

Es liegt Kopplung in \mathbf{K} vor. Falls EVen von \mathbf{D} und Koeffizientenmatrix des ungedämpften Systems nicht jeweils linear abhängig sind.

EVen von \mathbf{D}

$$\lambda_1 = 0: \quad \mathbf{Q}_1: \quad \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & d \end{bmatrix} \begin{bmatrix} Q_{11} \\ Q_{21} \end{bmatrix} = \mathbf{0} \quad Q_{11} \rightarrow \text{Unbekannte} \rightarrow \mathbf{Q}_1 = Q_{11} \underbrace{\begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix}}_{\Phi_1}$$

$$\lambda_1 = 0: \quad \mathbf{Q}_2: \quad \begin{bmatrix} -d & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} Q_{12} \\ Q_{22} \end{bmatrix} = \mathbf{0} \quad Q_{22} \rightarrow \text{Unbekannte} \rightarrow \mathbf{Q}_1 = Q_{22} \underbrace{\begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix}}_{\Phi_2}$$

EVen von $\mathbf{K} - \omega^2 \mathbf{M}$ siehe Aufgabe f) \rightarrow nicht jeweils linear abhängig \rightarrow System ist durchdringend gedämpft.

c)

$$\begin{aligned}
 a_2 = 0 &= \frac{Z_2}{N}, \quad F_0 = 0, \quad \mathbf{F}_c \cos(\Omega_2 t) = \begin{bmatrix} 0 \\ m_u r \Omega_2^2 \end{bmatrix} \cos(\Omega_2 t) \\
 &= Z_2 = \begin{vmatrix} K_{11} - \Omega^2 M_{11} & F_{c1} \\ K_{21} - \Omega^2 M_{21} & F_{c2} \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} k_1 + k_2 - \Omega_2^2 m_1 & 0 \\ -k_2 & m_u r \Omega_2^2 \end{vmatrix} \\
 &= (k_1 + k_2 - \Omega_2^2 m_1) m_u r \Omega_2^2
 \end{aligned}$$

triviale Lösung $\Omega_2 = 0$

nicht triviale Lösung

$$\Omega_2 = \sqrt{\frac{k_1 + k_2}{m_1}}$$

d) 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

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

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

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

Charakteristische Gleichung:

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

Eigenkreisfrequenzen

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

f) 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

$$\mathbf{C}_1 = C_{11} \begin{bmatrix} 1 \\ \mu_1 \end{bmatrix} = C_{11} \begin{bmatrix} 1 \\ 1.62 \end{bmatrix} \quad \text{Grundschwingung}$$

$$\mathbf{C}_2 = C_{12} \begin{bmatrix} 1 \\ \mu_2 \end{bmatrix} = C_{12} \begin{bmatrix} 1 \\ -0.62 \end{bmatrix} \quad \text{Oberschwingung}$$

1. Grundschwingung

2. Oberschwingung

