

2. Freie Schwingungen

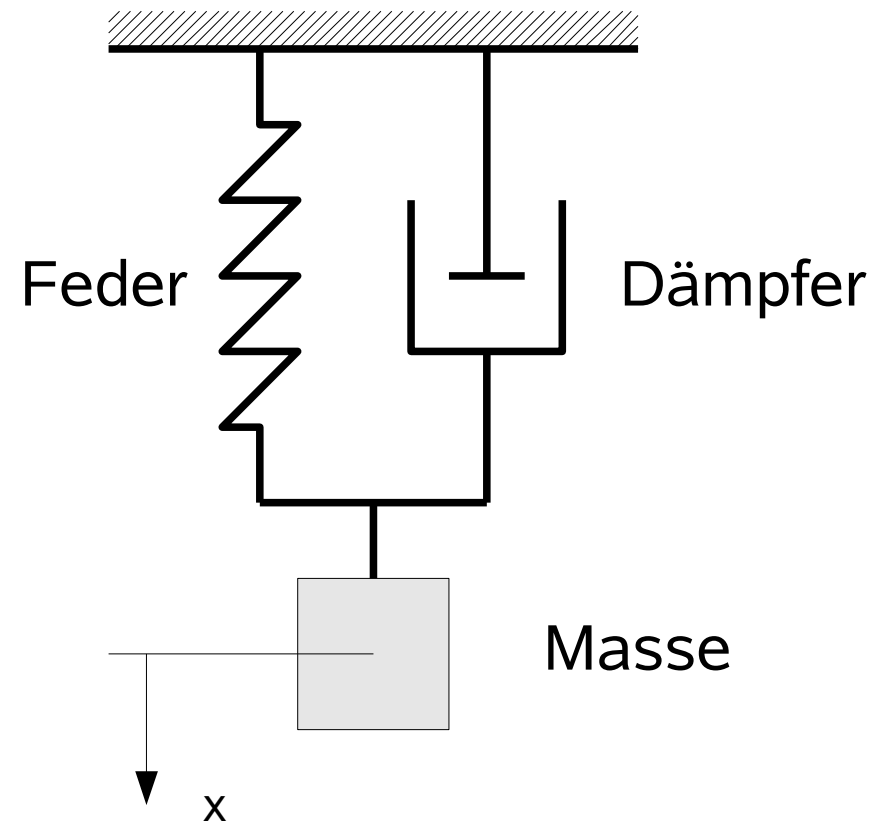
- Bei freien Schwingungen greifen keine zeitlich veränderlichen äußeren Kräfte am schwingenden System an.
- Das System wird nach einer anfänglichen Störung sich selbst überlassen.
- Die Störung kann in einer Anfangsauslenkung oder einer Anfangsgeschwindigkeit bestehen.

2. Freie Schwingungen

- Die einfachsten schwingungsfähigen Systeme sind lineare Systeme:
 - Die Rückstellkräfte sind proportional zur Auslenkung.
 - Die Dämpfungskräfte sind proportional zur Geschwindigkeit.
- Bei linearen Systemen gilt das Superpositionsprinzip:
 - Jede lineare Überlagerung von Schwingungen ist ebenfalls eine Schwingung.

2. Freie Schwingungen

- Grundmodell:
 - Das Grundmodell eines einfachen linearen schwingungsfähigen Systems besteht aus einer Masse, einer Feder und einem Dämpfer.



2. Freie Schwingungen

- Bewegungsgleichung:

- Schwerpunktsatz:

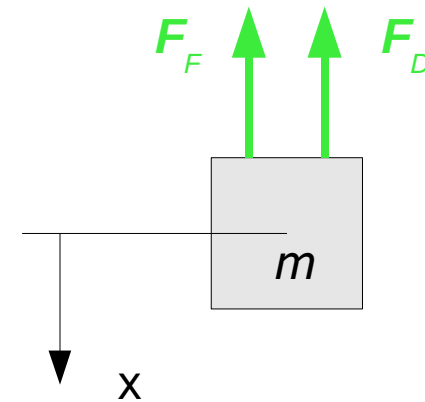
$$m a = -F_F - F_D$$

- Mit $F_F = c x$

$$F_D = d \dot{x}$$

$$a = \ddot{x}$$

folgt: $m \ddot{x} + d \dot{x} + c x = 0$



- Federsteifigkeit c : N/m
- Dämpfungskonstante d :

$$\frac{N}{m/s} = \frac{kg}{s}$$

2. Freie Schwingungen

2.1 Freie ungedämpfte Schwingungen

2.2 Freie gedämpfte Schwingungen

2.1 Freie ungedämpfte Schwingungen

- Lösung der Bewegungsgleichung für das Grundmodell:
 - Für freie ungedämpfte Schwingungen lautet die Bewegungsgleichung: $m \ddot{x} + c x = 0$
 - Division durch die Masse m führt auf die Standardform der Schwingungsgleichung:

$$\ddot{x} + \frac{c}{m} x = 0$$

- Die Lösung dieser Gleichung ist eine harmonische Schwingung mit der Kreisfrequenz

$$\omega = \sqrt{\frac{c}{m}}$$

2.1 Freie ungedämpfte Schwingungen

- Die allgemeine Lösung lautet: $x(t) = x_a \sin(\omega t + \phi)$
- Die Amplitude x_a und die Phase ϕ werden aus den Anfangsbedingungen bestimmt:

$$\begin{aligned} x_0 = x(0) &= x_a \sin(\phi) \\ v_0 = \dot{x}(0) &= \omega x_a \cos(\phi) \end{aligned} \rightarrow \tan(\phi) = \frac{v_0}{\omega x_0}, \quad x_a = \sqrt{x_0^2 + \left(\frac{v_0}{\omega}\right)^2}$$

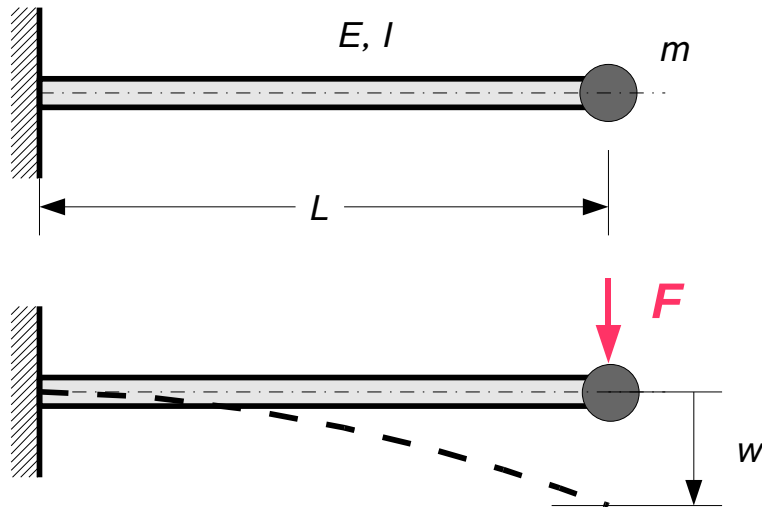
- Beispiele:

$$x_0 \neq 0, \quad v_0 = 0 : x_a = |x_0|, \quad \cot(\phi) = 0 \rightarrow \phi = \frac{\pi}{2}$$

$$x_0 = 0, \quad v_0 \neq 0 : x_a = \left|\frac{v_0}{\omega}\right|, \quad \tan(\phi) = 0 \rightarrow \phi = 0$$

2.1 Freie ungedämpfte Schwingungen

- Beispiel: Kragbalken mit Einzelmasse



- Um die Masse um die Strecke w zu verschieben, ist die Kraft

$$F = 3 \frac{EI}{L^3} w$$

erforderlich (vgl. Festigkeitslehre).

- Für die Federkonstante c gilt also:

$$c = \frac{F}{w} = 3 \frac{EI}{L^3}$$

2.1 Freie ungedämpfte Schwingungen

- Damit folgt für die Kreisfrequenz:

$$\omega = \sqrt{\frac{c}{m}} = \sqrt{3 \frac{EI}{m L^3}}$$

- Der Balken schwingt mit der Frequenz

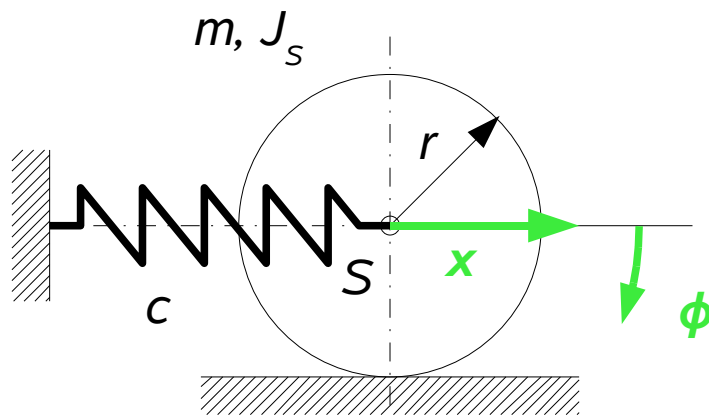
$$f = \frac{1}{2\pi} \sqrt{3 \frac{EI}{m L^3}}$$

und der Periode

$$T = \frac{1}{f} = 2\pi \sqrt{\frac{m L^3}{3 EI}}$$

2.1 Freie ungedämpfte Schwingungen

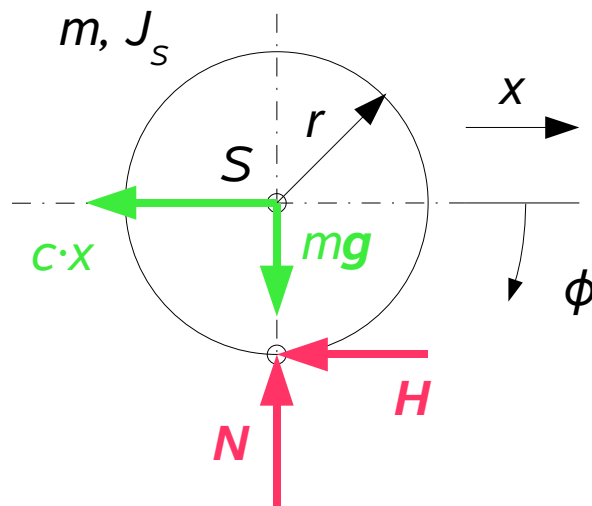
- Beispiel: Rollschwinger



- Eine zylindrische Walze mit Masse m und Massenträgheitsmoment J_S bezüglich des Schwerpunktes wird durch eine im Schwerpunkt befestigte Feder der Steifigkeit c gehalten.
- Die Walze kann auf einer horizontalen Ebene rollen.

2.1 Freie ungedämpfte Schwingungen

- Walze freigeschnitten:



- Rollbedingung:

$$x = r \phi \rightarrow \ddot{x} = r \ddot{\phi}$$

- Momentensatz bezüglich Schwerpunkt S:

$$J_S \ddot{\phi} = r H$$

- Schwerpunktsatz:

$$\begin{aligned} m \ddot{x} &= -c x - H \\ \rightarrow H &= -c r \phi - m r \ddot{\phi} \end{aligned}$$

- Schwingungsgleichung:

$$(J_S + m r^2) \ddot{\phi} + c r^2 \phi = 0$$

2.1 Freie ungedämpfte Schwingungen

- Standardform der Schwingungsgleichung:

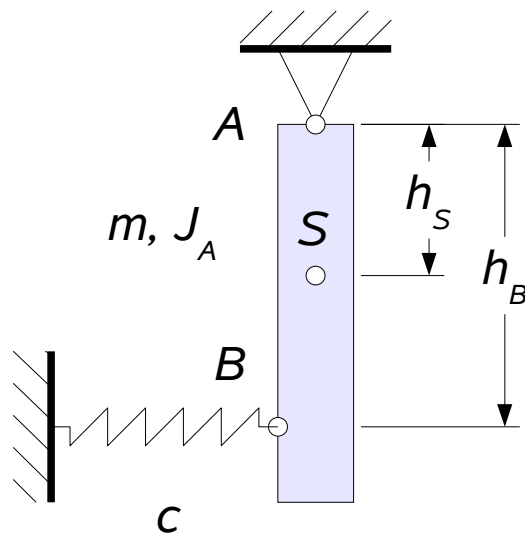
$$\ddot{\phi} + \frac{c r^2}{J_S + m r^2} \phi = 0$$

- Daraus kann abgelesen werden:

$$\omega = \sqrt{\frac{c r^2}{J_S + m r^2}} \rightarrow f = \frac{1}{2\pi} \sqrt{\frac{c r^2}{J_S + m r^2}}$$

2.1 Freie ungedämpfte Schwingungen

- Beispiel: Pendel mit Feder



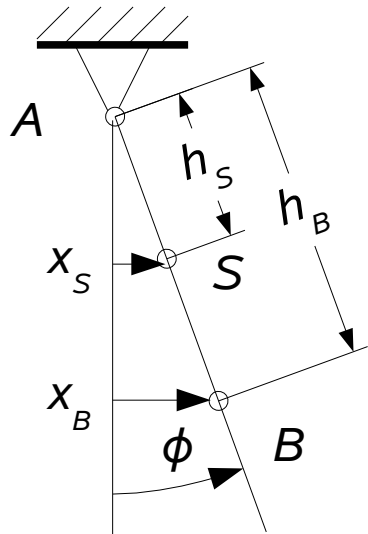
- Der Körper mit Masse m und Massenträgheitsmoment J_A ist im Punkt A gelenkig aufgehängt.
- Im Punkt B ist eine lineare Feder mit der Federkonstanten c befestigt.
- Gesucht ist die Frequenz für Schwingungen mit kleiner Amplitude.

2.1 Freie ungedämpfte Schwingungen

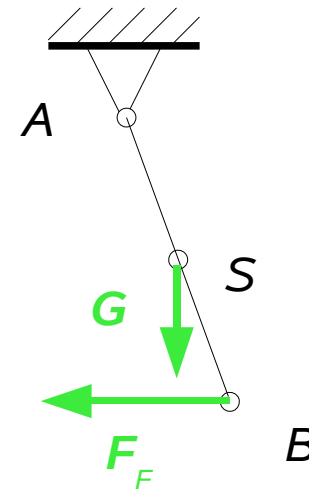
- Für kleine Winkel gilt:

$$x_S = h_S \sin \phi \approx h_S \phi$$

$$x_B = h_B \sin \phi \approx h_B \phi$$



- Kräfte am ausgelenkten Körper:



$$G = m g$$

$$F_F = c x_B = c h_B \phi$$

2.1 Freie ungedämpfte Schwingungen

- Momentensatz bezüglich A: $J_A \ddot{\phi} = -h_B \cos(\phi) F_F - x_S G$
- Mit $\cos(\phi) \approx \phi$ und den Beziehungen für x_S und die Kräfte folgt:

$$J_A \ddot{\phi} + (c h_B^2 + h_S m g) \phi = 0$$

- Standardform der Schwingungsgleichung:

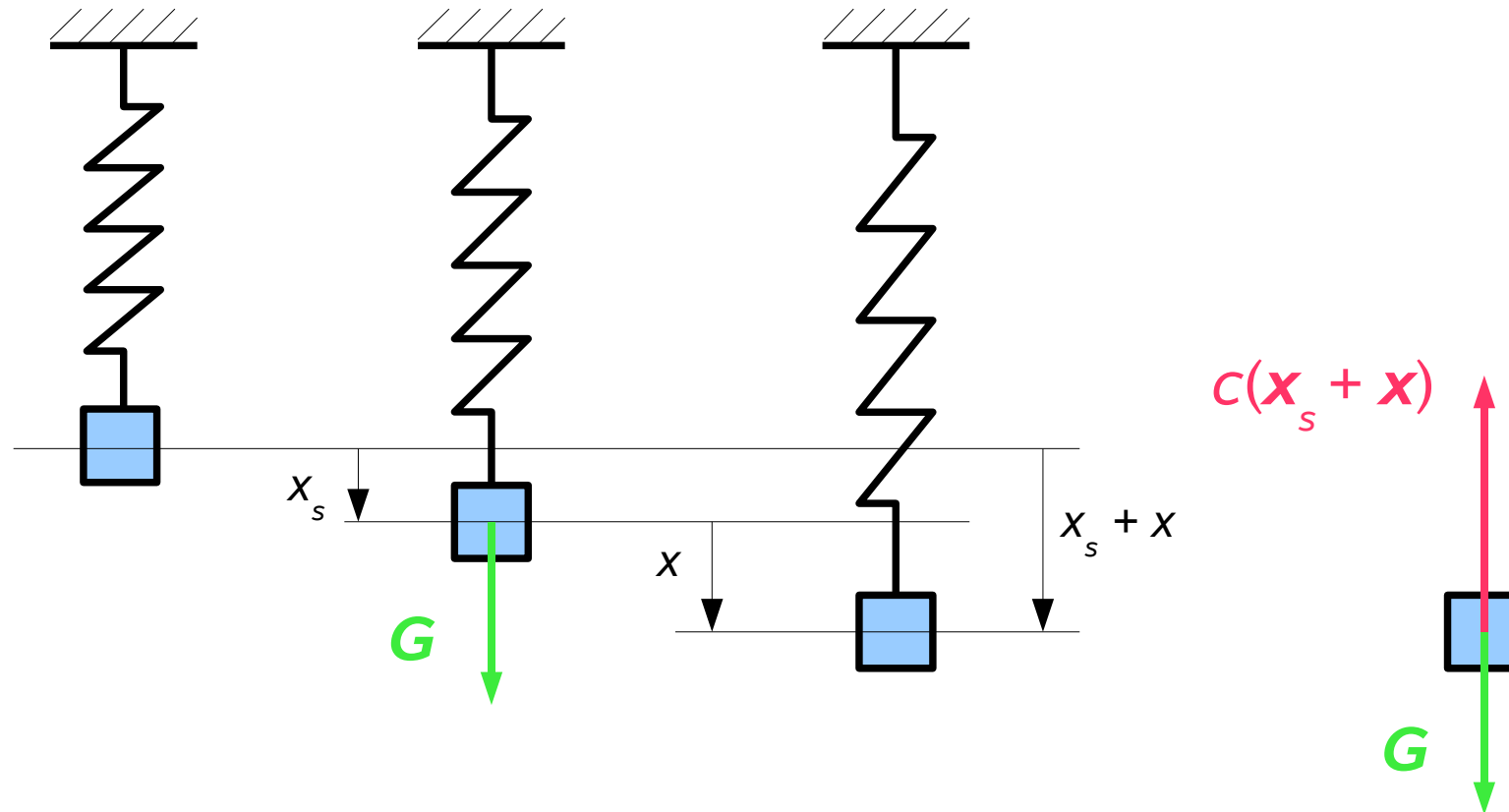
$$\ddot{\phi} + \frac{h_S m g + c h_B^2}{J_A} \phi = 0$$

- Daraus kann abgelesen werden:

$$\omega = \sqrt{\frac{h_S m g + c h_B^2}{J_A}} \rightarrow f = \frac{1}{2\pi} \sqrt{\frac{h_S m g + c h_B^2}{J_A}}$$

2.1 Freie ungedämpfte Schwingungen

- Statische Vorlast:



2.1 Freie ungedämpfte Schwingungen

- Statische Ruhelage:

$$c x_s = G$$

- Schwerpunktsatz:

$$m \ddot{x} = G - c(x_s + x)$$

$$\rightarrow m \ddot{x} + c x = 0$$

- Eine Schwingung erfolgt immer um die statische Ruhelage.

- Vorspannkraft und statische Last sind im Gleichgewicht.
- Bei linearen Systemen muss die statische Last nicht berücksichtigt werden, wenn die Auslenkung von der statischen Ruhelage aus gemessen wird.

2.1 Freie ungedämpfte Schwingungen

- Die Frequenz kann aus der statischen Auslenkung berechnet werden:

- Gewichtskraft: $G = m g$

- Statische Ruhelage: $c x_s = m g \rightarrow \frac{c}{m} = \frac{g}{x_s}$

- Frequenz:

$$f = \frac{1}{2\pi} \sqrt{\frac{g}{x_s}}$$

2.2 Freie gedämpfte Schwingungen

- Bei realen Systemen werden die Schwingungsausschläge mit der Zeit kleiner, und die Schwingung kommt zum Stillstand.
- Ursache sind Energieverluste durch Reibungs- und Dämpfungskräfte:
 - Lagerreibung
 - Luftwiderstand
 - innere Reibung des Werkstoffs

2.2 Freie gedämpfte Schwingungen

- Dämpfungskräfte sind stets der Bewegungsrichtung entgegengesetzt.
- Die genaue Beschreibung aller dämpfenden Einflüsse ist aufwändig.
- Das einfachste Dämpfungsmodell ist das Modell einer geschwindigkeitsproportionalen Dämpfung:

$$F_D = d v = d \dot{x}$$

- Dämpferkonstante d :
 - Einheit Kraft/Geschwindigkeit: $1\text{Ns/m} = 1\text{kg/s}$

2.2 Freie gedämpfte Schwingungen

- Lösung der Bewegungsgleichung:

- Aus
$$m \ddot{x} + d \dot{x} + c x = 0$$

folgt nach Division durch m die Standardform

$$\ddot{x} + 2 \delta \dot{x} + \omega^2 x = 0$$

- Dabei wurde die Abklingkonstante $\delta = \frac{d}{2m}$ eingeführt.
 - Die Dimension der Abklingkonstante ist $\frac{kg}{s \cdot kg} = \frac{1}{s}$.

2.2 Freie gedämpfte Schwingungen

- Einsetzen des Lösungsansatzes

$$x(t) = A e^{\lambda t}, \quad \dot{x}(t) = \lambda A e^{\lambda t}, \quad \ddot{x}(t) = \lambda^2 A e^{\lambda t}$$

- führt auf $(\lambda^2 + 2\delta\lambda + \omega^2) A e^{\lambda t} = 0$.
- Nichttriviale Lösungen mit $A \neq 0$ existieren nur, wenn die charakteristische Gleichung

$$\lambda^2 + 2\delta\lambda + \omega^2 = 0$$

erfüllt ist.

2.2 Freie gedämpfte Schwingungen

- Die charakteristische Gleichung hat die beiden Lösungen

$$\lambda_{1/2} = -\delta \pm \sqrt{\delta^2 - \omega^2} = -\delta \pm \sqrt{\omega^2 \left(\frac{\delta^2}{\omega^2} - 1 \right)}$$

- Mit dem Lehrschen Dämpfungsmaß

$$D = \frac{\delta}{\omega}$$

folgt:

$$\lambda_{1/2} = -\delta \pm \omega \sqrt{D^2 - 1}$$

2.2 Freie gedämpfte Schwingungen

- Dämpfungsfälle:
 - Starke Dämpfung:
 - $D > 1$: 2 reelle Lösungen
 - Kritische Dämpfung:
 - $D = 1$: 1 reelle Lösung
 - Schwache Dämpfung:
 - $D < 1$: 2 komplexe Lösungen

2.2 Freie gedämpfte Schwingungen

- Starke Dämpfung:

- Es gibt 2 reelle Lösungen $\lambda_{1/2} = -\delta \pm \mu$

mit $\mu = \omega \sqrt{D^2 - 1} = \sqrt{\delta^2 - \omega^2} < \delta$.

- Die allgemeine Lösung der Schwingungsgleichung ist

$$x(t) = A_1 e^{\lambda_1 t} + A_2 e^{\lambda_2 t} = e^{-\delta t} (A_1 e^{\mu t} + A_2 e^{-\mu t})$$

- Das ist eine exponentiell abklingende Funktion.
- Für die Geschwindigkeit folgt:

$$\dot{x}(t) = -\delta e^{-\delta t} (A_1 e^{\mu t} + A_2 e^{-\mu t}) + e^{-\delta t} \mu (A_1 e^{\mu t} - A_2 e^{-\mu t})$$

2.2 Freie gedämpfte Schwingungen

- Die Konstanten A_1 und A_2 können aus den Anfangsbedingungen bestimmt werden:

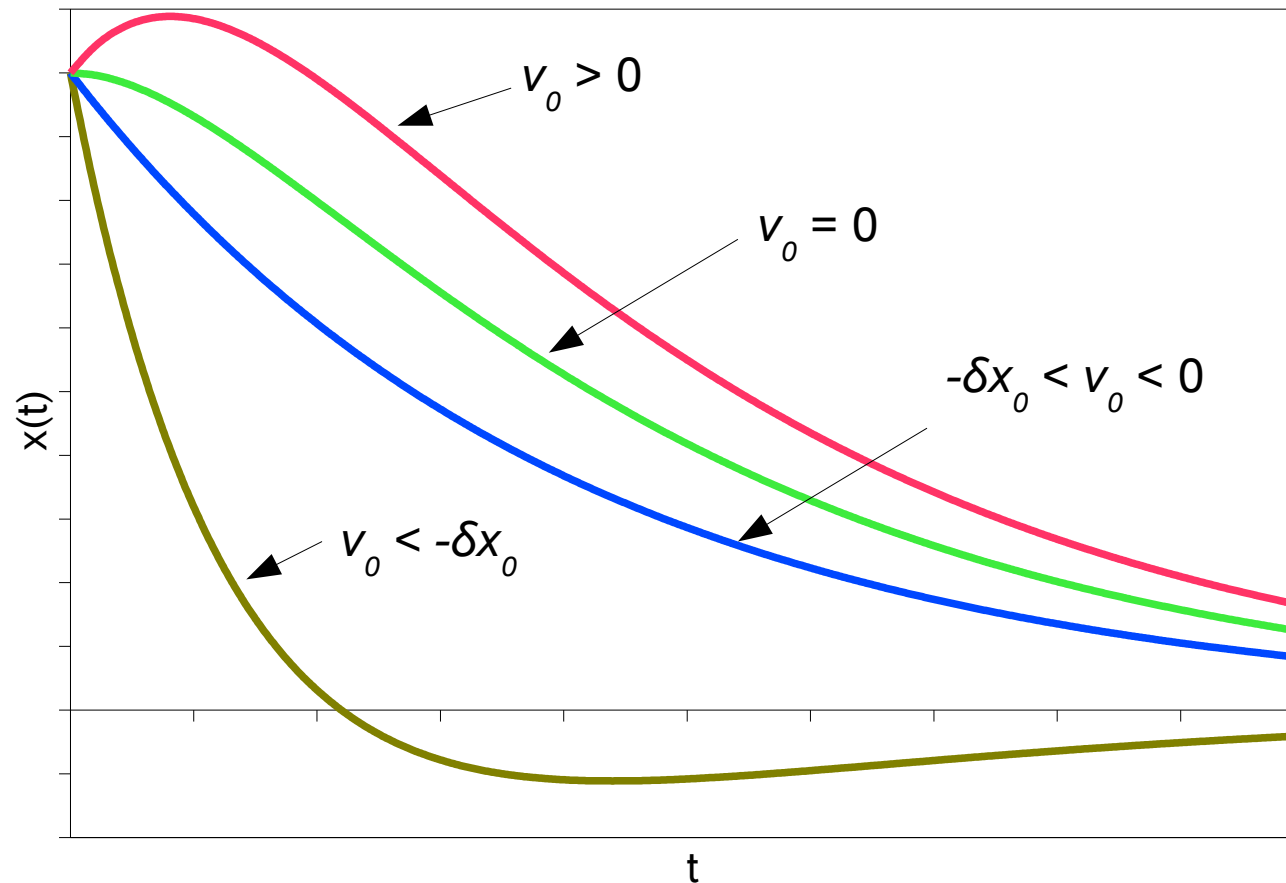
- Verschiebung: $x_0 = x(0) = A_1 + A_2$
- Geschwindigkeit: $v_0 = \dot{x}(0) = -\delta(A_1 + A_2) + \mu(A_1 - A_2)$
 $= -(\delta - \mu)A_1 - (\delta + \mu)A_2$

$$\begin{array}{rclcl} A_1 & + & A_2 & = & x_0 \\ -(\delta - \mu)A_1 & - & (\delta + \mu)A_2 & = & v_0 \end{array} \left| \begin{array}{c} \cdot (\delta + \mu) \\ \cdot 1 \end{array} \right| \left| \begin{array}{c} \cdot (\delta - \mu) \\ \cdot 1 \end{array} \right|$$

$$(\delta + \mu - \delta + \mu)A_1 = (\delta + \mu)x_0 + v_0 \rightarrow A_1 = \frac{(\delta + \mu)x_0 + v_0}{2\mu}$$

$$(\delta - \mu - \delta - \mu)A_2 = (\delta - \mu)x_0 + v_0 \rightarrow A_2 = -\frac{(\delta - \mu)x_0 + v_0}{2\mu}$$

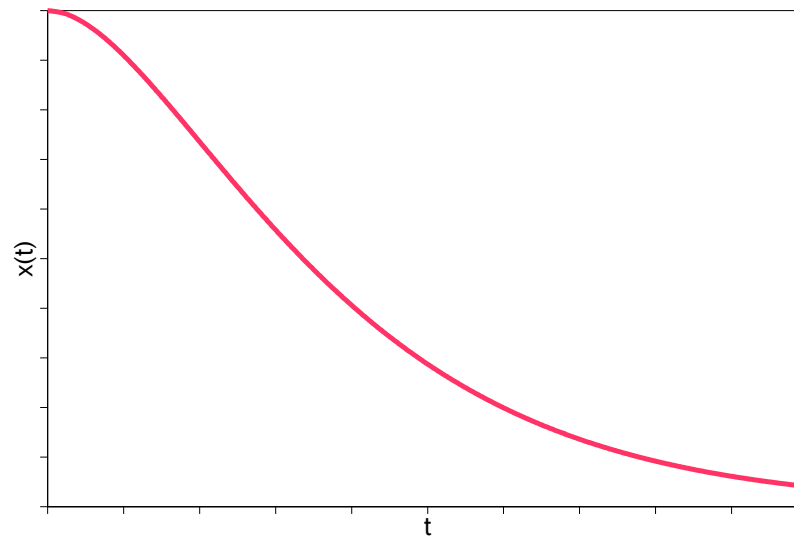
2.2 Freie gedämpfte Schwingungen



2.2 Freie gedämpfte Schwingungen

- Kritische Dämpfung:
 - Es gibt nur eine reelle Lösung $\lambda_1 = \lambda_2 = -\delta$
 - Die allgemeine Lösung lautet: $x(t) = (A_1 + A_2 t) e^{-\delta t}$
 - Die Konstanten A_1 und A_2 können wieder aus den Anfangsbedingungen bestimmt werden.
 - Dieser Fall wird auch als aperiodischer Grenzfall bezeichnet.

2.2 Freie gedämpfte Schwingungen



- Der Ausschlag geht schneller gegen Null als bei starker Dämpfung.
- Technische Anwendung findet der Grenzfall z.B. bei der Auslegung von Messgeräten.

2.2 Freie gedämpfte Schwingungen

- Schwache Dämpfung:

- Es gibt 2 komplexe Lösungen $\lambda_{1/2} = -\delta \pm i \omega_d$

mit $\omega_d = \omega \sqrt{1 - D^2}$.

- Die allgemeine Lösung lautet

$$x(t) = A_1 e^{\lambda_1 t} + A_2 e^{\lambda_2 t} = e^{-\delta t} \left(A_1 e^{i \omega_d t} + A_2 e^{-i \omega_d t} \right)$$

mit zwei komplexen Konstanten

$$A_1 = a_1 + i b_1, \quad A_2 = a_2 + i b_2$$

2.2 Freie gedämpfte Schwingungen

- Mit den Eulerschen Formeln

$$e^{ix} = \cos x + i \sin x, \quad e^{-ix} = \cos x - i \sin x$$

folgt:

$$\begin{aligned} x(t) &= e^{-\delta t} \left[(a_1 + i b_1) (\cos(\omega_d t) + i \sin(\omega_d t)) \right. \\ &\quad \left. + (a_2 + i b_2) (\cos(\omega_d t) - i \sin(\omega_d t)) \right] \\ &= e^{-\delta t} \left[(a_1 + a_2) \cos(\omega_d t) - (b_1 - b_2) \sin(\omega_d t) \right. \\ &\quad \left. + i \left((b_1 + b_2) \cos(\omega_d t) + (a_1 - a_2) \sin(\omega_d t) \right) \right] \end{aligned}$$

- Die Lösung ist reell für

$$a_1 = a_2 = \frac{C_1}{2}, \quad b_1 = -b_2 = -\frac{C_2}{2}$$

2.2 Freie gedämpfte Schwingungen

- Damit lautet die allgemeine Lösung:

$$x(t) = e^{-\delta t} (C_1 \cos(\omega_d t) + C_2 \sin(\omega_d t))$$

- Für die Geschwindigkeit folgt:

$$\begin{aligned} \dot{x}(t) &= -\delta e^{-\delta t} (C_1 \cos(\omega_d t) + C_2 \sin(\omega_d t)) \\ &\quad + e^{-\delta t} \omega_d (-C_1 \sin(\omega_d t) + C_2 \cos(\omega_d t)) \\ &= e^{-\delta t} [(\omega_d C_2 - \delta C_1) \cos(\omega_d t) - (\omega_d C_1 + \delta C_2) \sin(\omega_d t)] \end{aligned}$$

- Die Konstanten können aus den Anfangsbedingungen bestimmt werden:

$$x_0 = x(0) = C_1 \rightarrow C_1 = x_0$$

$$v_0 = \dot{x}(0) = \omega_d C_2 - \delta C_1 \rightarrow C_2 = \frac{v_0 + \delta x_0}{\omega_d}$$

2.2 Freie gedämpfte Schwingungen

- Ergebnis:

$$x(t) = e^{-\delta t} \left[x_0 \cos(\omega_d t) + \left(\frac{v_0 + \delta x_0}{\omega_d} \right) \sin(\omega_d t) \right]$$

- Wie im ungedämpften Fall lässt sich die Lösung auch in der Form

$$x(t) = C e^{-\delta t} \sin(\omega_d t + \phi)$$

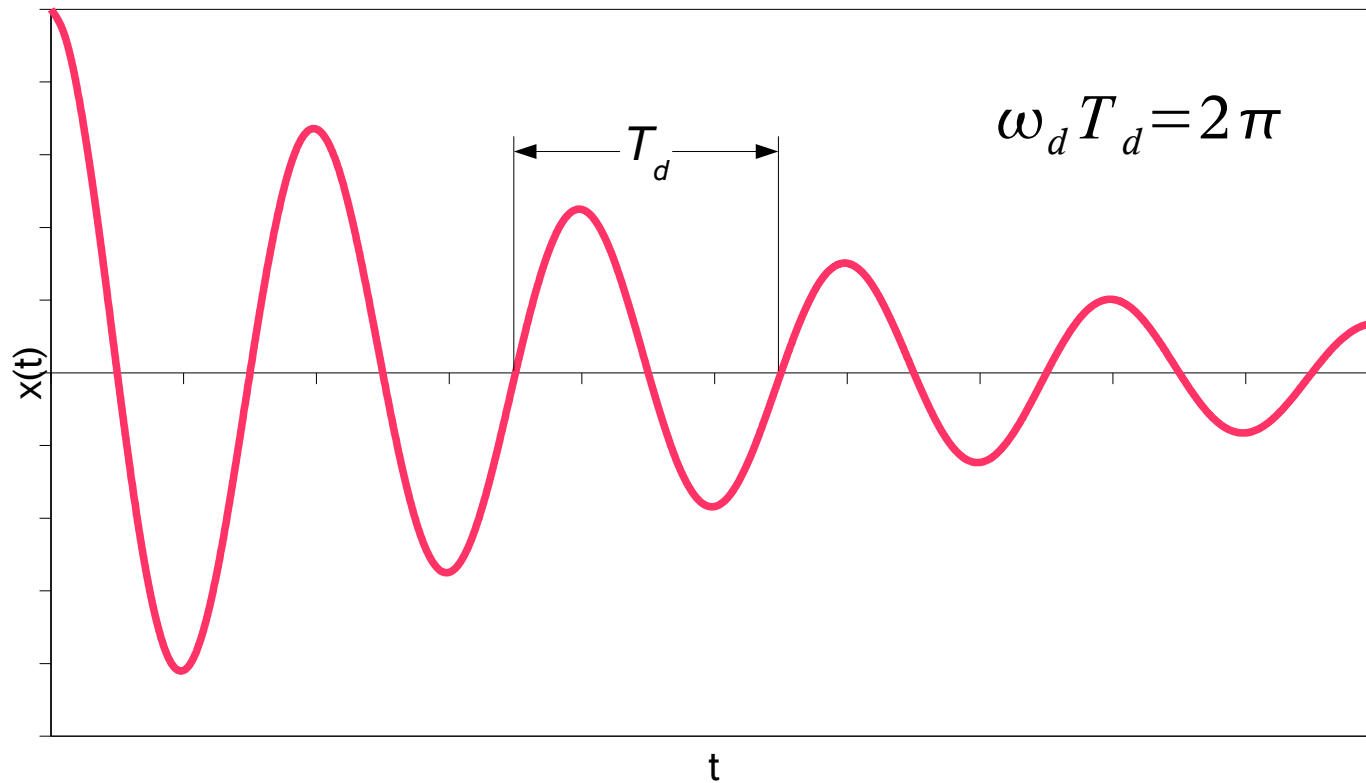
schreiben.

- Dabei gilt:

$$C = \sqrt{x_0^2 + \left(\frac{v_0 + \delta x_0}{\omega_d} \right)^2}, \quad \tan \phi = \frac{\omega_d x_0}{v_0 + \delta x_0}$$

$$x_0 = C \sin \phi, \quad \frac{v_0 + \delta x_0}{\omega_d} = C \cos \phi$$

2.2 Freie gedämpfte Schwingungen



2.2 Freie gedämpfte Schwingungen

- Es liegt eine exponentiell abklingende Schwingung vor.
- Die Frequenz f_d der gedämpften Schwingung ist kleiner als die Frequenz f der ungedämpften Schwingung:

$$\frac{f_d}{f} = \frac{\omega_d}{\omega} = \sqrt{1 - D^2}$$

- Bei vielen praktischen Anwendungen ist $D < 5\%$.

- Für $D = 5\%$ gilt:

$$\frac{f_d}{f} = \sqrt{1 - 0,05^2} = 0,9987$$

- Die Abweichung von der ungedämpften Frequenz beträgt also etwa 0,1%.

2.2 Freie gedämpfte Schwingungen

- Logarithmisches Dekrement:
 - Für das Verhältnis von 2 Ausschlägen im Abstand einer Periode T_d gilt:

$$\frac{x(t)}{x(t+T_d)} = \frac{C e^{-\delta t} \sin(\omega_d t + \phi)}{C e^{-\delta(t+T_d)} \sin(\omega_d(t+T_d) + \phi)} = e^{\delta T_d}$$

- Das logarithmische Dekrement ist definiert durch

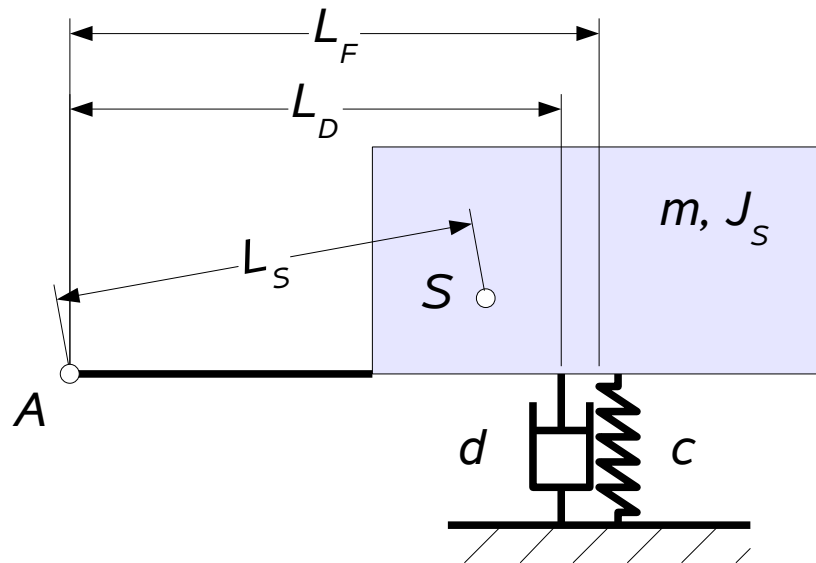
$$\Lambda = \ln\left(\frac{x(t)}{x(t+T_d)}\right) = \delta T_d = \delta \frac{2\pi}{\omega_d} = 2\pi \frac{D}{\sqrt{1-D^2}}$$

- Für sehr schwache Dämpfung ($D < 10\%$) gilt die Näherung

$$\sqrt{1-D^2} \approx 1 \rightarrow \Lambda \approx 2\pi D$$

2.2 Freie gedämpfte Schwingungen

- Beispiel: Einachsiger Anhänger



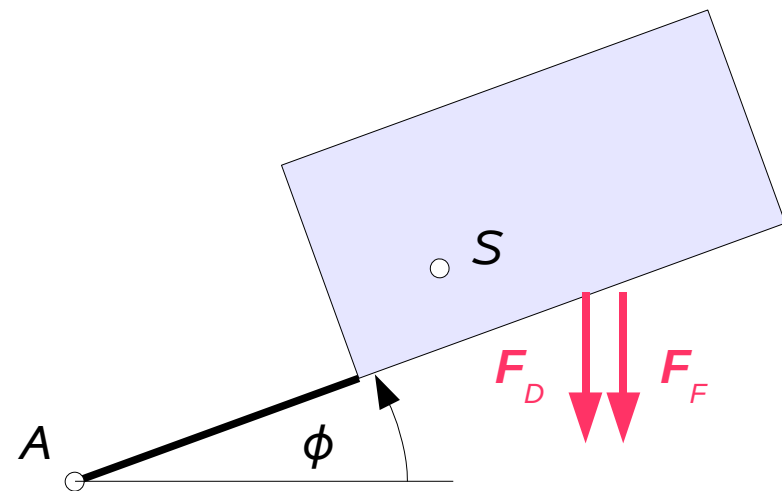
- Das Berechnungsmodell des Anhängers besteht aus einem starren Körper mit Masse m und Massenträgheitsmoment J_S um den Schwerpunkt.
- Das Fahrwerk wird durch eine Feder und einen Dämpfer beschrieben.

2.2 Freie gedämpfte Schwingungen

– Gesucht:

- Frequenz f der ungedämpften Schwingung
- Wert der Dämpferkonstanten d , damit eine Anfangsauslenkung ϕ_0 nach zwei vollen Schwingungen auf $\phi_0/50$ abklingt
- Die Auslenkungen können als klein angenommen werden.

– Anhänger freigeschnitten:



2.2 Freie gedämpfte Schwingungen

- Momentensatz bezüglich A: $\left(J_S + m L_S^2\right) \ddot{\phi} = -L_F F_F - L_D F_D$
- Kräfte: $F_F = c L_F \sin \phi \approx c L_F \phi$

$$F_D = d L_D \cos(\phi) \dot{\phi} \approx d L_D \dot{\phi}$$

- Schwingungsgleichung: $\left(J_S + m L_S^2\right) \ddot{\phi} + d L_D^2 \dot{\phi} + c L_F^2 \phi = 0$
- Standardform:

$$\ddot{\phi} + \frac{d L_D^2}{J_S + m L_S^2} \dot{\phi} + \frac{c L_F^2}{J_S + m L_S^2} \phi = 0$$

- Frequenz der ungedämpften Schwingung:

$$f = \frac{\omega}{2\pi} = \frac{1}{2\pi} \sqrt{\frac{c L_F^2}{J_S + m L_S^2}}$$

2.2 Freie gedämpfte Schwingungen

- Ausschlag nach 2 vollen Schwingungen:

$$\begin{aligned}\phi(2T_d) &= C e^{-2\delta T_d} \sin(2\omega_d T_d + \alpha) = C e^{-2\delta T_d} \sin(4\pi + \alpha) \\ &= e^{-2\delta T_d} \phi_0 = \phi_0/50\end{aligned}$$

$$\rightarrow e^{2\delta T_d} = 50 \rightarrow 2\delta T_d = \ln(50)$$

- Mit $\delta T_d = 2\pi \frac{D}{\sqrt{1-D^2}}$ folgt:

$$\ln(50) = 4\pi \frac{D}{\sqrt{1-D^2}} \rightarrow \ln^2(50)(1-D^2) = 16\pi^2 D^2$$

$$\ln^2(50) = (16\pi^2 + \ln^2(50)) D^2 \rightarrow D = 0,2972$$

2.2 Freie gedämpfte Schwingungen

- Mit $D = \delta / \omega$ folgt:

$$2\omega D = 2\delta = \frac{d L_D^2}{J_S + m L_S^2} \rightarrow d = \frac{2\omega D}{L_D^2} (J_S + m L_S^2)$$

- Ergebnis:

$$d = \frac{2D}{L_D^2} \sqrt{c L_F^2 (J_S + m L_S^2)} = \frac{0,5944}{L_D^2} \sqrt{c L_F^2 (J_S + m L_S^2)}$$