

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 Überlagerung von Schwingungen ist ebenfalls eine Schwingung.
- Bei kleinen Auslenkungen aus einer Gleichgewichtslage verhalten sich die meisten Systeme linear.

2. Freie Schwingungen

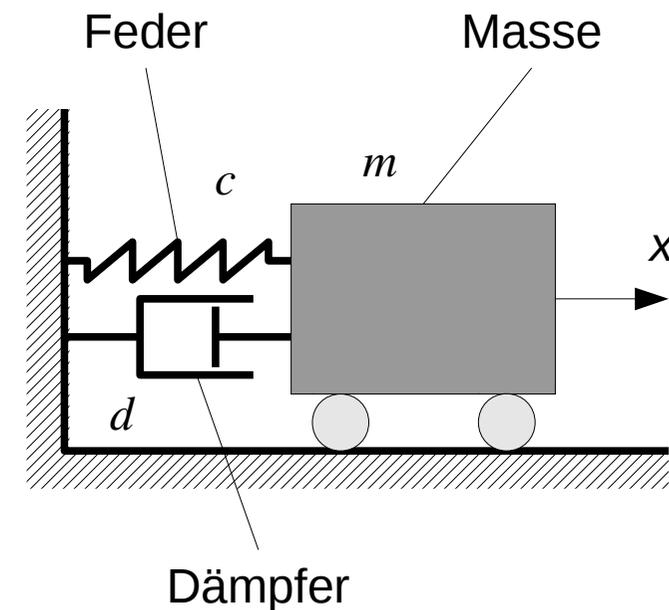
2.1 Einleitung

2.2 Freie ungedämpfte Schwingungen

2.3 Freie gedämpfte Schwingungen

2.1 Einleitung

- Grundmodell:
 - Das Grundmodell eines einfachen linearen schwingungsfähigen Systems besteht aus einer Masse, einer Feder und einem Dämpfer:
 - Masse m
 - Federsteifigkeit c
 - Dämpferkonstante d



2.1 Einleitung

- Bewegungsgleichung:

- Schwerpunktsatz:

$$\sum F_x = m a_x \quad : \quad -F_F - F_D = m \ddot{x}$$

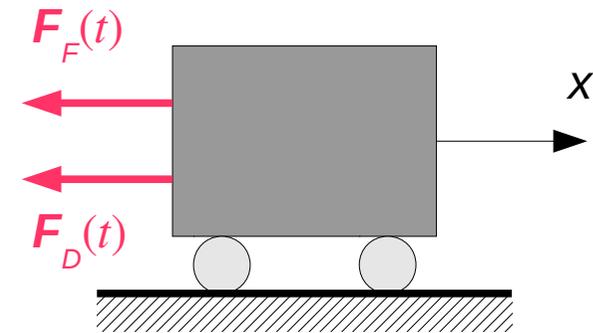
- Mit $F_F = c x$, $F_D = d \dot{x}$

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

- Einheiten:

- Federsteifigkeit c :

$$\frac{\text{N}}{\text{m}} = \frac{\text{kg}}{\text{s}^2}$$



- Dämpfungskonstante d :

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

2.1 Einleitung

- Schwingungsgleichung:

- Division der Bewegungsgleichung durch die Masse m ergibt:

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

- Abklingkonstante: $\delta = \frac{d}{2m}$

- Kreisfrequenz: $\omega = \sqrt{\frac{c}{m}}$

- Schwingungsgleichung:

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

2.2 Freie ungedämpfte Schwingungen

- Bei freien ungedämpften Schwingungen wird die Dämpfung vernachlässigt.
- Lösung der Schwingungsgleichung:
 - Wenn die Dämpfung vernachlässigt wird, lautet die Schwingungsgleichung:

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

- Die Lösung ist eine harmonische Schwingung:

$$x(t) = x_a \cos(\omega t + \phi)$$

2.2 Freie ungedämpfte Schwingungen

- Amplitude x_a und Phase ϕ werden aus den Anfangsbedingungen bestimmt:

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

- Beispiele:

$$x_0 \neq 0, \quad v_0 = 0 \quad : \quad x_a = x_0, \quad \tan(\phi) = 0 \rightarrow \phi = 0$$

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

2.2 Freie ungedämpfte Schwingungen

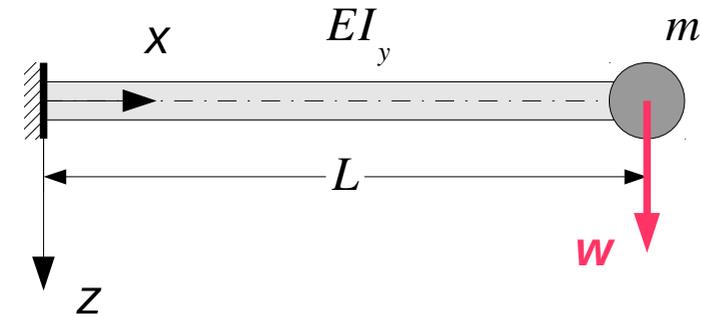
- Eigenkreisfrequenz und Eigenfrequenz:
 - Die Kreisfrequenz der freien ungedämpften Schwingung wird als *Eigenkreisfrequenz* des Systems bezeichnet. Die zugehörige Frequenz heißt *Eigenfrequenz*.
 - Bei freien ungedämpften Schwingungen interessiert in der Regel nur die Eigenfrequenz.
 - Die Eigenfrequenz der freien ungedämpften Schwingung ist ein wichtiger Parameter zur Charakterisierung des Verhaltens des Systems bei erzwungenen Schwingungen.
 - Die Eigenfrequenz kann unmittelbar aus der Schwingungsgleichung abgelesen werden.

2.2 Freie ungedämpfte Schwingungen

- Vorgehen zur Ermittlung der Eigenkreisfrequenz:
 - Aufstellen der kinematischen Bindungen
 - Aufstellen der Bewegungsgleichung:
 - Schwerpunktsatz
 - Drallsatz
 - Energieerhaltungssatz
 - Umformung der Bewegungsgleichung in die Schwingungsgleichung
 - Ablesen der Beziehung für die Eigenkreisfrequenz aus der Schwingungsgleichung

2.2 Freie ungedämpfte Schwingungen

- Beispiel: Kragbalken mit Punktmasse
 - Am freien Ende eines masselosen Kragbalkens befindet sich eine Punktmasse.
 - Gegeben:
 - Länge L
 - Biegesteifigkeit EI_y
 - Masse m



- Gesucht:
 - Eigenkreisfrequenz ω und Eigenfrequenz f der freien ungedämpften Schwingung

2.2 Freie ungedämpfte Schwingungen

- Kräfte an der freigeschnittenen Masse:



- Für die Rückstellkraft F gilt (vgl. TM 2):

$$F = \frac{3 E I_y}{L^3} w$$

- Schwerpunktsatz:

$$\sum F_z = m \ddot{w} \quad :$$

$$m \ddot{w} = -F = -\frac{3 E I_y}{L^3} w$$

- Schwingungsgleichung:

$$\ddot{w} + \frac{3 E I_y}{m L^3} w = 0$$

2.2 Freie ungedämpfte Schwingungen

- Aus der Schwingungsgleichung kann abgelesen werden:

$$\omega = \sqrt{\frac{3 E I_y}{m L^3}}$$

- Das System schwingt mit der Frequenz

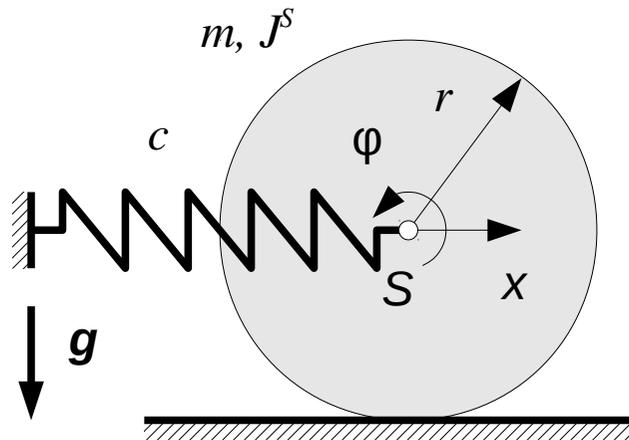
$$f = \frac{1}{2\pi} \sqrt{\frac{3 E I_y}{m L^3}}$$

und der Periode

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

2.2 Freie ungedämpfte Schwingungen

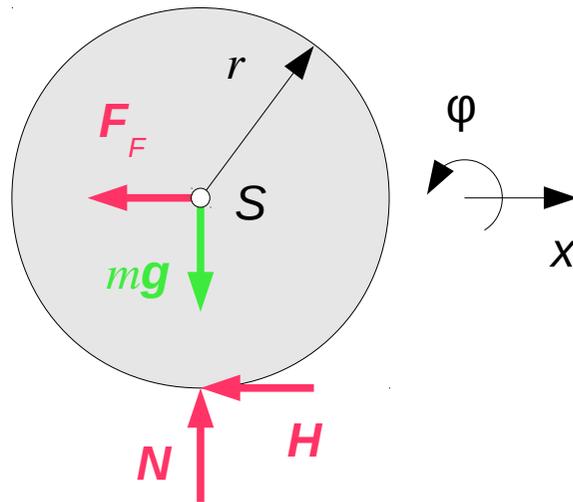
- Beispiel: Rollschwinger



- Eine zylindrische Walze mit Masse m und Massenträgheitsmoment J^S bezüglich des Schwerpunkts wird durch eine Feder mit der Federsteifigkeit c gehalten.
- Die Walze rollt auf einer horizontalen Ebene.
- Gesucht ist die Eigenfrequenz der freien Schwingung.

2.2 Freie ungedämpfte Schwingungen

- Freigeschnittene Walze:



- Federkraft: $F_F = c x$
- Rollbedingung: $0 = \dot{x} + r \dot{\phi}$
 $\rightarrow x = -r \phi, \quad \ddot{x} = -r \ddot{\phi}$

- Drallsatz bezüglich Schwerpunkt S:

$$\sum M^S = J^S \dot{\omega} \quad : \quad -r H = J^S \ddot{\phi}$$

- Schwerpunktsatz:

$$\begin{aligned} \sum F_x = m a_x \quad : \\ -F_F - H = m \ddot{x} \\ \rightarrow H = -c x - m \ddot{x} \\ = c r \phi + m r \ddot{\phi} \end{aligned}$$

- Bewegungsgleichung:

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

2.2 Freie ungedämpfte Schwingungen

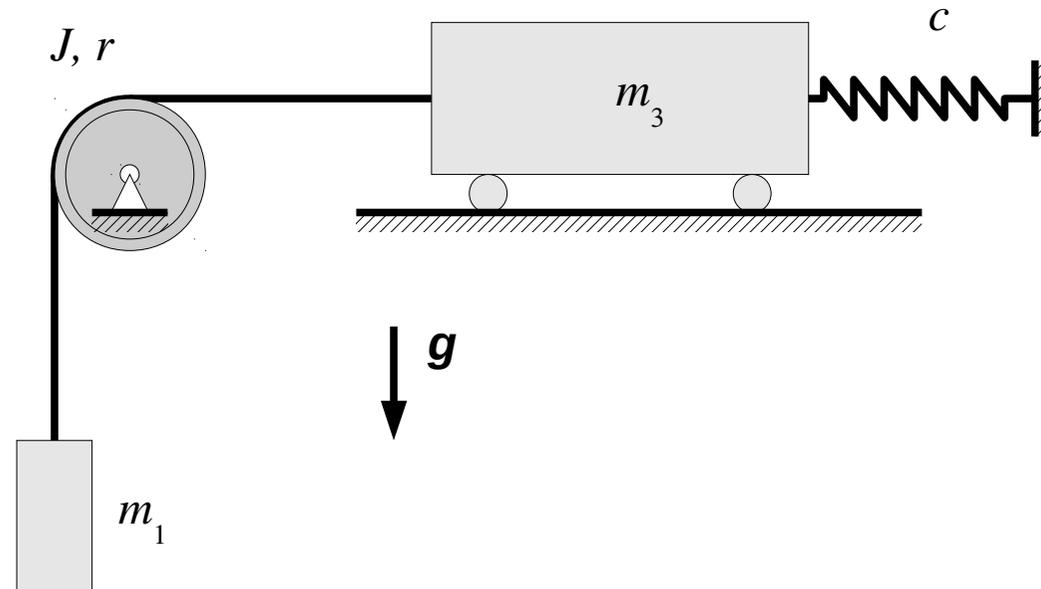
- Schwingungsgleichung:
$$\ddot{\phi} + \frac{c r^2}{J^S + m r^2} \phi = 0$$

- Eigenkreisfrequenz:
$$\omega = \sqrt{\frac{c r^2}{J^S + m r^2}} = \sqrt{\frac{c}{m + J^S / r^2}}$$

- Eigenfrequenz:
$$f = \frac{1}{2\pi} \sqrt{\frac{c}{m + J^S / r^2}}$$

2.2 Freie ungedämpfte Schwingungen

- Beispiel: Ersatzmodell für die Spannvorrichtung für das Zugseil einer Seilbahn

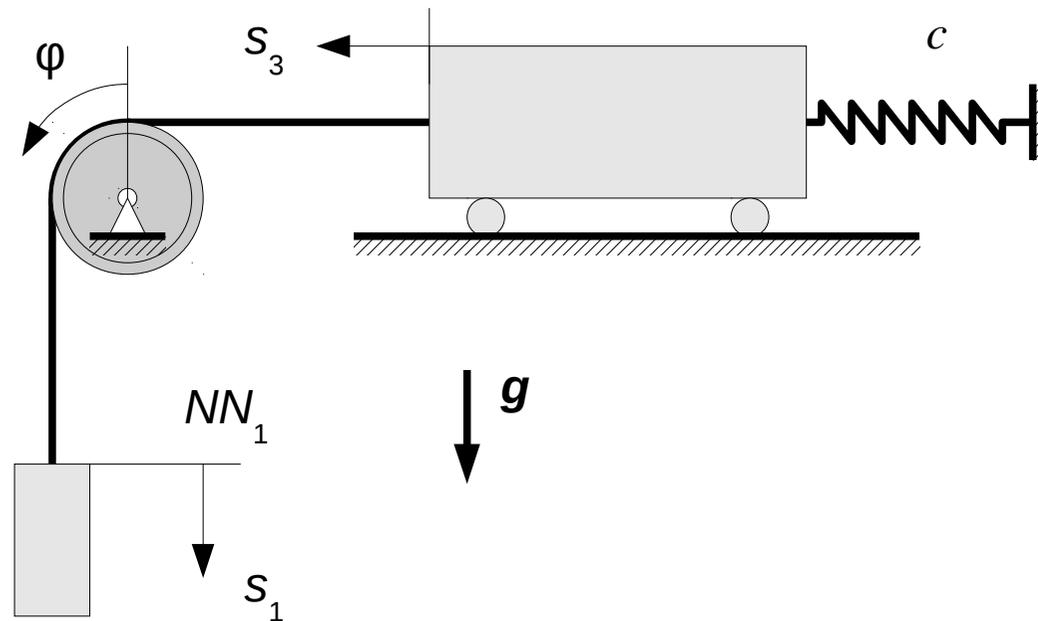


2.2 Freie ungedämpfte Schwingungen

- Die Elastizität des Zugseils wird durch eine Feder mit der Federsteifigkeit c abgebildet.
- Die Umlenkvorrichtung des Zugseils wird als Wagen der Masse m_3 mit masselosen Rädern abgebildet. Die Räder rollen auf den Schienen.
- Die Masse m_1 zum Spannen hängt an einem masselosen dehnstarrten Seil, das durch eine reibungsfrei gelenkig gelagerte Rolle (Massenträgheitsmoment J , Radius r) umgelenkt wird.
- Gesucht ist die Frequenz der freien Schwingung.

2.2 Freie ungedämpfte Schwingungen

- Die Aufgabe kann mit dem Energieerhaltungssatz gelöst werden.
- Freiheitsgrade und Nullniveaus:



2.2 Freie ungedämpfte Schwingungen

-
- Kinematische Bindungen: $s_1 = s_3 = s$, $r \dot{\phi} = \dot{s} \rightarrow \dot{\phi} = \frac{\dot{s}}{r}$
 - Energien:
 - Zustand A: Feder entspannt, $s = s_0 = 0$, $\dot{s} = v_0$
 - Zustand B: beliebige ausgelenkte Lage
 - Lageenergie: $E_A^G = 0$, $E_B^G = -m_1 g s_1 = -m_1 g s$
 - Federenergie: $E_A^F = 0$, $E_B^F = \frac{1}{2} c s_3^2 = \frac{1}{2} c s^2$
 - Kinetische Energie: $E_A^K = \frac{1}{2} (m_1 v_0^2 + J (v_0/r)^2 + m_3 v_0^2)$
 $E_B^K = \frac{1}{2} (m_1 \dot{s}^2 + J (\dot{s}/r)^2 + m_3 \dot{s}^2)$

2.2 Freie ungedämpfte Schwingungen

- Energieerhaltungssatz: $E_B^K + E_B^G + E_B^F = E_A^K + E_A^G + E_A^F$

$$\frac{1}{2} \left(m_1 \dot{s}^2 + J \left(\frac{\dot{s}}{r} \right)^2 + m_3 \dot{s}^2 \right) - m_1 g s + \frac{1}{2} c s^2 = \frac{1}{2} \left(m_1 v_0^2 + J \left(\frac{v_0}{r} \right)^2 + m_3 v_0^2 \right)$$

$$\left(m_1 + m_3 + \frac{J}{r^2} \right) \dot{s}^2 = 2 m_1 g s - c s^2 + \left(m_1 + m_3 + \frac{J}{r^2} \right) v_0^2$$

$$\rightarrow \dot{s}^2 = v_0^2 + \frac{2 m_1 g s - c s^2}{m_1 + m_3 + J/r^2}$$

2.2 Freie ungedämpfte Schwingungen

- Beschleunigung:

$$\ddot{s} = \frac{1}{2} \frac{d \dot{s}^2}{ds} = \frac{m_1 g - c s}{m_1 + m_3 + J/r^2} \rightarrow \ddot{s} + \frac{c}{m_1 + m_3 + J/r^2} s = \frac{m_1 g}{m_1 + m_3 + J/r^2}$$

- Die Gleichung unterscheidet sich dadurch von der Schwingungsgleichung, dass die rechte Seite nicht null ist.
- Statische Gleichgewichtslage:

$$\ddot{s} = 0 \rightarrow \frac{c s_s}{m_1 + m_3 + J/r^2} = \frac{m_1 g}{m_1 + m_3 + J/r^2} \rightarrow s_s = \frac{m_1}{c} g$$

2.2 Freie ungedämpfte Schwingungen

- Die gesamte Verschiebung setzt sich zusammen aus der statischen Verschiebung s_S und der Verschiebung s_r relativ zur statischen Verschiebung:

$$s = s_S + s_r, \quad \ddot{s} = \ddot{s}_r$$

- Für die Relativbeschleunigung folgt:

$$\ddot{s}_r = \ddot{s} = \frac{m_1 g - m_1 g - c s_r}{m_1 + m_3 + J/r^2} = \frac{-c s_r}{m_1 + m_3 + J/r^2}$$

$$\rightarrow \ddot{s}_r + \frac{c}{m_1 + m_3 + J/r^2} s_r = 0$$

2.2 Freie ungedämpfte Schwingungen

- Das System schwingt mit der Frequenz

$$f = \frac{1}{2\pi} \sqrt{\frac{c}{m_1 + m_3 + J/r^2}}$$

um die statische Gleichgewichtslage.

- Mit $c = m_1 g / s_S$ gilt auch:

$$f = \frac{1}{2\pi} \sqrt{\frac{m_1}{m_1 + m_3 + J/r^2}} \sqrt{\frac{g}{s_S}}$$

2.3 Freie gedämpfte Schwingungen

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

2.3 Freie gedämpfte Schwingungen

- Dämpfungskräfte:
 - Dämpfungskräfte sind stets der Bewegungsrichtung entgegengesetzt.
 - Die genaue Beschreibung aller dämpfenden Einflüsse ist sehr aufwändig.
 - Das einfachste Dämpfungsmodell ist das Modell einer geschwindigkeitsproportionalen Dämpfungskraft:
$$F_D = d v = d \dot{x}$$
 - Bei einer geschwindigkeitsproportionalen Dämpfung lautet die Schwingungsgleichung:

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

2.3 Freie gedämpfte Schwingungen

- Abklingkonstante:

- Die Abklingkonstante ist definiert durch: $\delta = \frac{d}{2m}$

- Sie hat die Einheit: $\frac{\text{kg}}{\text{s} \cdot \text{kg}} = \frac{1}{\text{s}}$

- Lösung der Schwingungsgleichung:

- Einsetzen des Lösungsansatzes

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

ergibt: $(\lambda^2 + 2\delta\lambda + \omega^2)x(t) = 0$

2.3 Freie gedämpfte Schwingungen

- Damit nichttriviale Lösungen existieren, muss die *charakteristische Gleichung* erfüllt sein:

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

- Die charakteristische Gleichung hat die beiden Lösungen

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

- Mit dem *Lehrschen Dämpfungsmaß* $D = \delta/\omega$ gilt:

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

- Das Lehrsche Dämpfungsmaß wird auch als *Dämpfungsverhältnis* bezeichnet.

2.3 Freie gedämpfte Schwingungen

- Dämpfungsfälle:
 - Die Lösungen der charakteristischen Gleichung hängen vom Wert des Lehrschen Dämpfungsmaßes ab.
 - Starke Dämpfung:
 - $D > 1$: Es gibt zwei reelle Lösungen.
 - Kritische Dämpfung:
 - $D = 1$: Es gibt eine reelle Lösung.
 - Schwache Dämpfung:
 - $D < 1$: Es gibt zwei komplexe Lösungen.

2.3 Freie gedämpfte Schwingungen

- Starke Dämpfung:

- Es gibt zwei reelle Lösungen:

$$\lambda_{1/2} = -\delta \pm \mu \quad \text{mit} \quad \mu = \omega \sqrt{D^2 - 1} = \sqrt{\delta^2 - \omega^2} < \delta$$

- Die Schwingungsgleichung hat die allgemeine Lösung:

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

- Die Lösung klingt exponentiell ab.
- Für die Geschwindigkeit folgt:

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

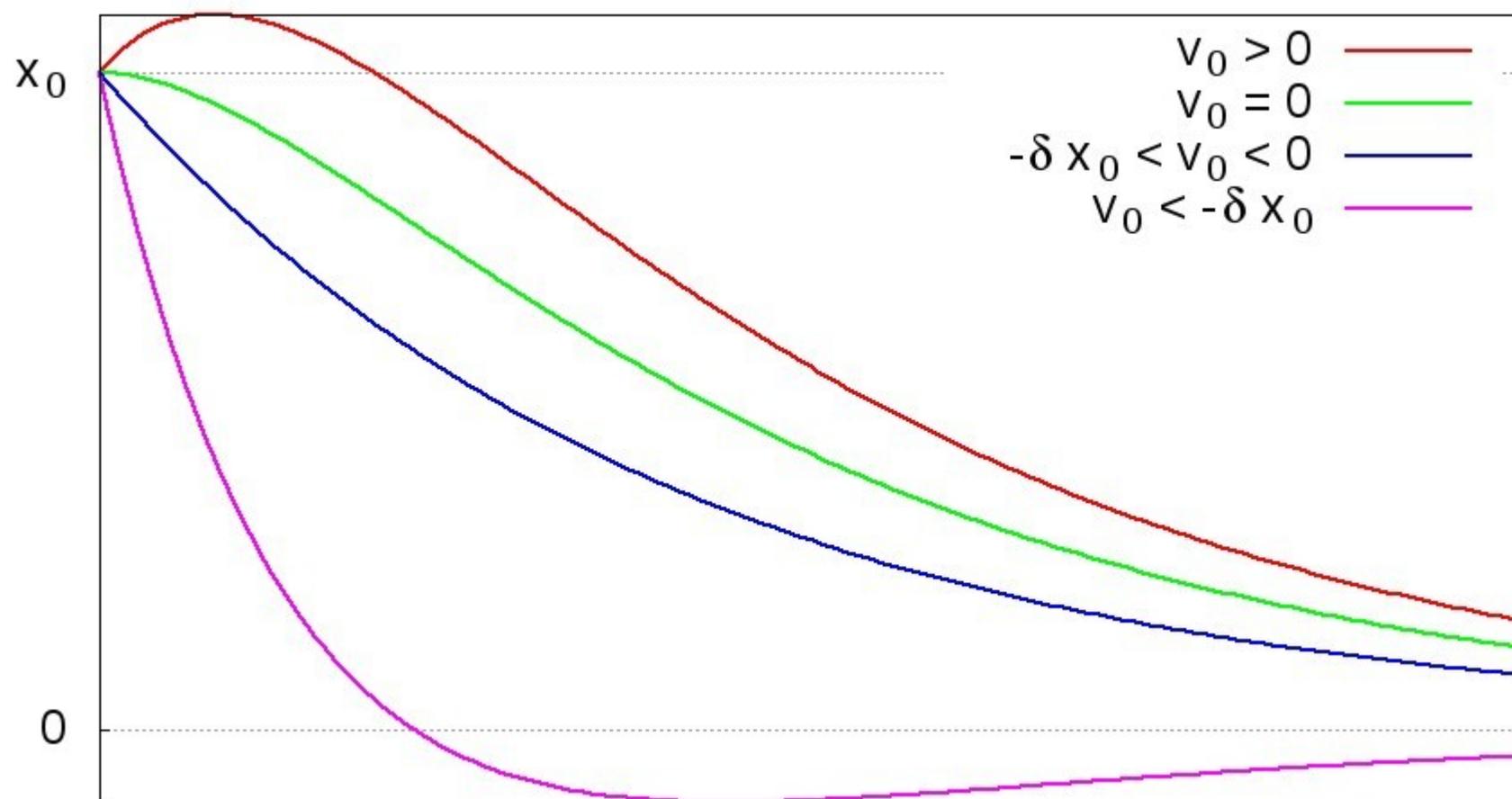
2.3 Freie gedämpfte Schwingungen

- Die Konstanten A_1 und A_2 werden durch die Anfangsbedingungen festgelegt:

$$\begin{aligned} x(0) = x_0 &\rightarrow A_1 + A_2 = x_0 \\ \dot{x}(0) = v_0 &\rightarrow \lambda_1 A_1 + \lambda_2 A_2 = v_0 \end{aligned}$$

$$\rightarrow \begin{aligned} A_1 &= \frac{\lambda_2 x_0 - v_0}{\lambda_2 - \lambda_1} = \frac{(\delta + \mu) x_0 + v_0}{2\mu} \\ A_2 &= \frac{v_0 - \lambda_1 x_0}{\lambda_2 - \lambda_1} = -\frac{(\delta - \mu) x_0 + v_0}{2\mu} \end{aligned}$$

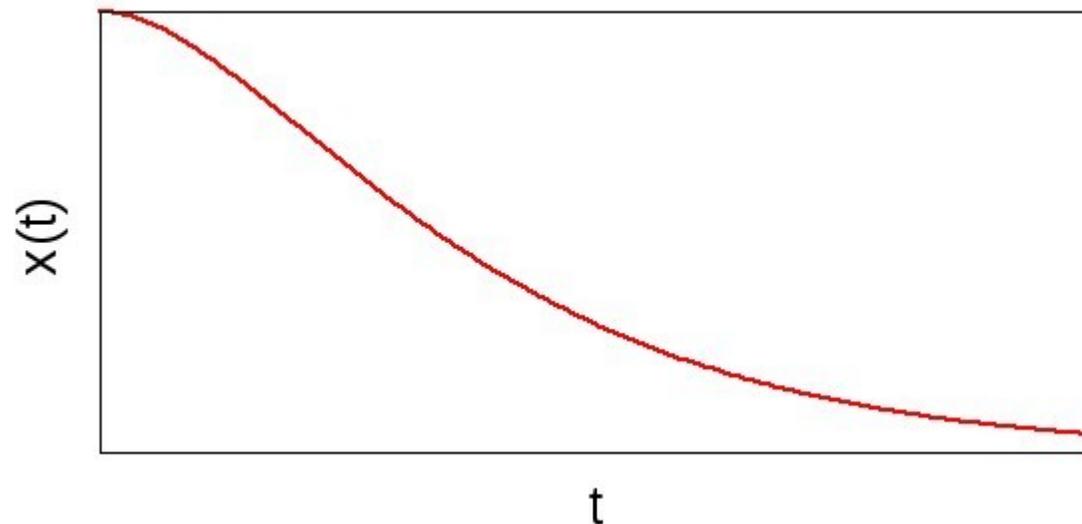
2.3 Freie gedämpfte Schwingungen



2.3 Freie gedämpfte Schwingungen

- Kritische Dämpfung:
 - Es gibt nur eine reelle Lösung: $\lambda_1 = \lambda_2 = -\delta$
 - Die allgemeine Lösung ist: $x(t) = (A_1 + A_2 t) e^{-\delta t}$
 - Die Konstanten A_1 und A_2 werden durch die Anfangsbedingungen festgelegt.
 - Dieser Fall wird auch als *aperiodischer Grenzfall* bezeichnet.

2.3 Freie gedämpfte Schwingungen



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

2.3 Freie gedämpfte Schwingungen

- Schwache Dämpfung:
 - Es gibt zwei komplexe Lösungen:

$$\lambda_{1/2} = -\delta \pm i \omega_d \quad \text{mit} \quad \omega_d = \omega \sqrt{1 - D^2}$$

- Die allgemeine Lösung lautet:

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

- Die Konstanten A_1 und A_2 sind komplex:

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

2.3 Freie gedämpfte Schwingungen

- Mit den Eulerschen Formeln

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

folgt:
$$x(t) = e^{-\delta t} \left[(a_1 + i b_1) (\cos(\omega_d t) + i \sin(\omega_d t)) \right. \\ \left. + (a_2 + i b_2) (\cos(\omega_d t) - i \sin(\omega_d t)) \right] \\ = e^{-\delta t} \left[(a_1 + a_2) \cos(\omega_d t) - (b_1 - b_2) \sin(\omega_d t) \right. \\ \left. + i \left((b_1 + b_2) \cos(\omega_d t) + (a_1 - a_2) \sin(\omega_d t) \right) \right]$$

- Damit die Lösung reell ist, muss gelten:

$$a_1 = a_2 = \frac{C_c}{2}, \quad b_1 = -b_2 = -\frac{C_s}{2}$$

2.3 Freie gedämpfte Schwingungen

- Damit lautet die allgemeine reelle Lösung:

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

- Für die Geschwindigkeit folgt:

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

- Anfangsbedingungen:

$$\begin{aligned} x(0) = x_0 &\quad \rightarrow \quad C_c = x_0 \\ \dot{x}(0) = v_0 &\quad \rightarrow \quad v_0 = \omega_d C_s - \delta C_c \quad \rightarrow \quad C_s = \frac{v_0 + \delta x_0}{\omega_d} \end{aligned}$$

2.3 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

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

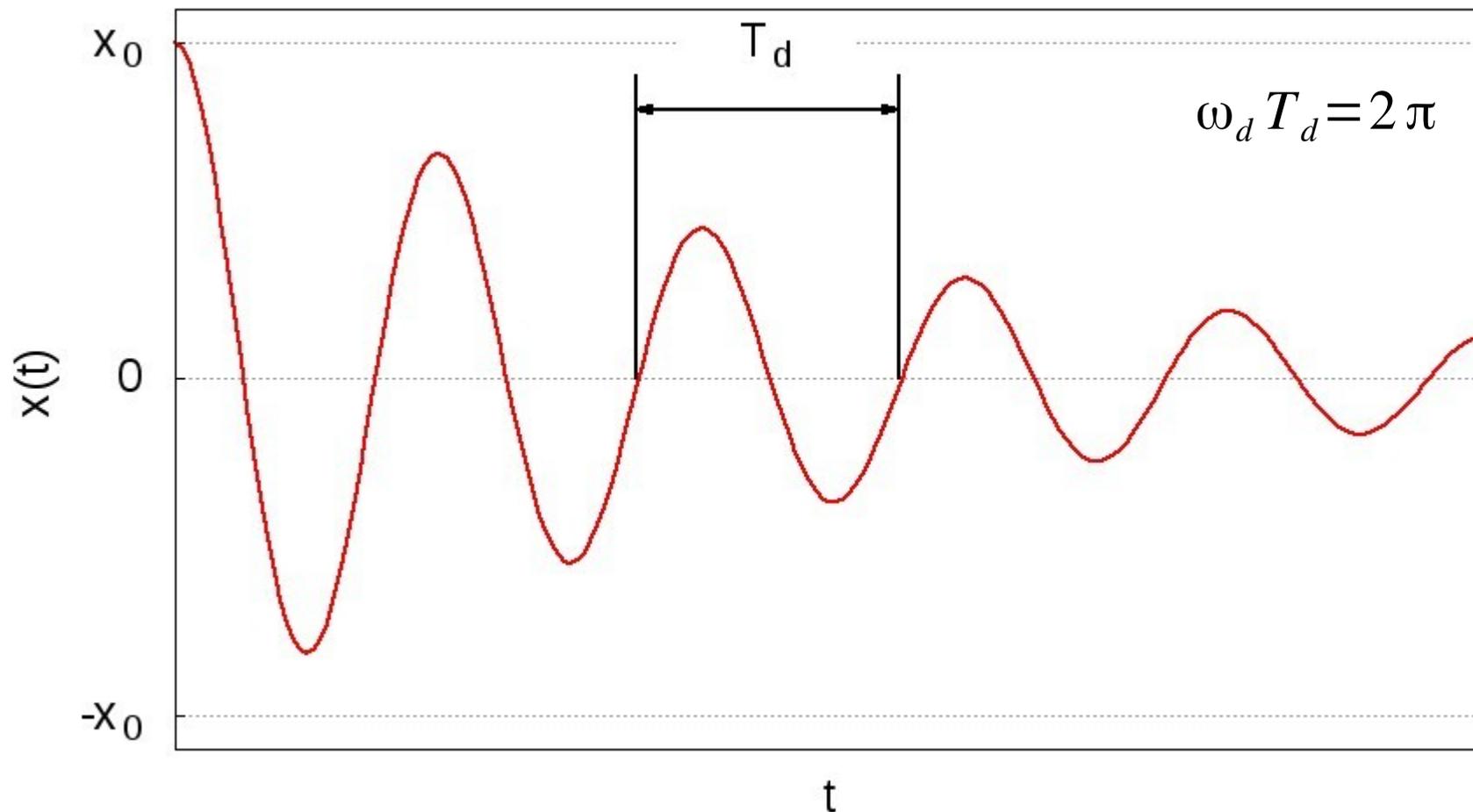
schreiben.

- Dabei gilt:

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

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

2.3 Freie gedämpfte Schwingungen



2.3 Freie gedämpfte Schwingungen

- Die Schwingung klingt exponentiell ab.
- 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 gilt:
 $D < 5 \%$
- Für $D = 5 \%$ gilt

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

d. h. die Abweichung von der Frequenz der ungedämpften Schwingung beträgt etwa 0,1 %.

2.3 Freie gedämpfte Schwingungen

- Logarithmisches Dekrement:

- Für das Verhältnis von zwei Ausschlägen im Abstand einer Periode T_d gilt:

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

- Das *logarithmische Dekrement* ist definiert durch

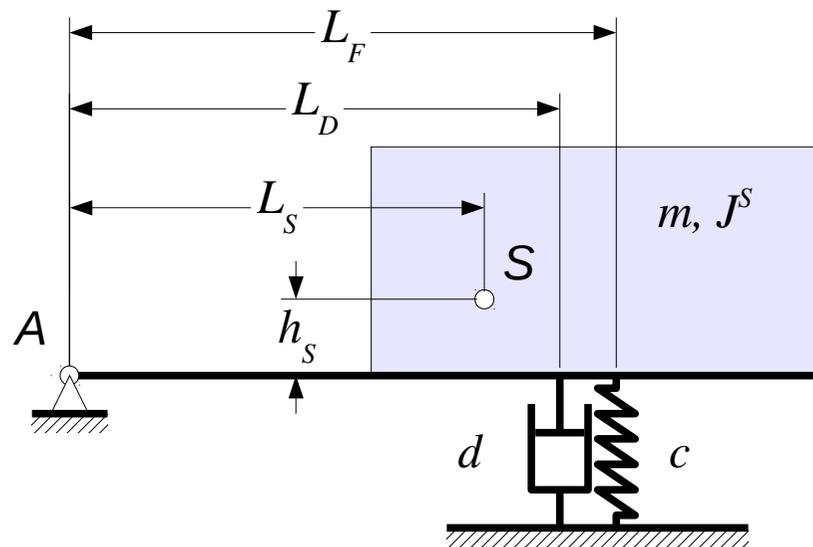
$$\Lambda = \ln\left(\frac{x(t)}{x(t+T_d)}\right) = \delta T_d = \delta \frac{2\pi}{\omega_d} = 2\pi \frac{D}{\sqrt{1-D^2}}$$

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

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

2.3 Freie gedämpfte Schwingungen

- Beispiel: Einachsiger Anhänger



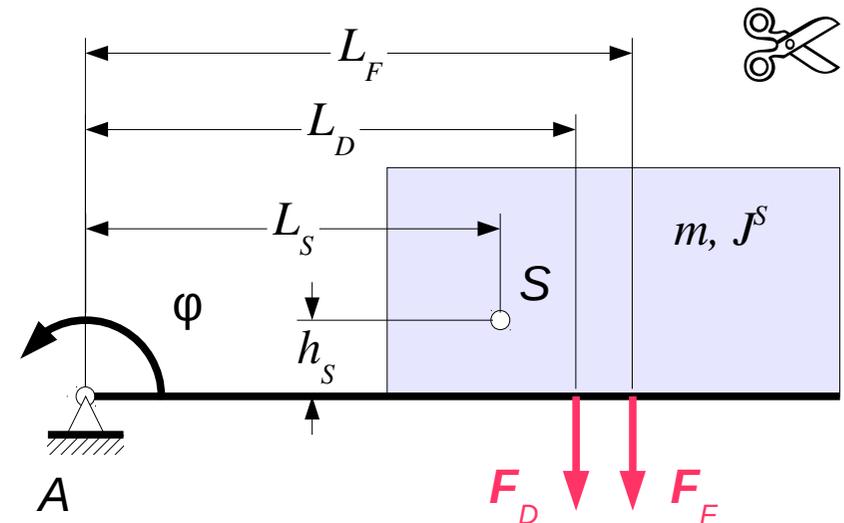
- Das Berechnungsmodell des Anhängers besteht aus einem starren Körper mit Masse m und Massenträgheitsmoment J^S bezüglich des Schwerpunkts.
- Das Fahrwerk wird durch eine Feder und einen Dämpfer beschrieben.
- Gegeben:
 - m, J^S, c
 - L_F, L_D, L_S, h_S

2.3 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.

- Massenträgheitsmoment bezüglich Punkt A:

$$J^A = J^S + m(L_S^2 + h_S^2)$$



2.2 Freie gedämpfte Schwingungen

- Drallsatz: $\sum M^A = J^A \ddot{\phi} : -L_F F_F - L_D F_D = J^A \ddot{\phi}$

- Bei kleinen Auslenkungen gilt für die Kräfte:

$$F_F = c L_F \phi, \quad F_D = d L_D \dot{\phi}$$

- Damit lautet die Bewegungsgleichung:

$$J^A \ddot{\phi} + d L_D^2 \dot{\phi} + c L_F^2 \phi = 0$$

- Für die Schwingungsgleichung folgt:

$$\ddot{\phi} + \frac{d L_D^2}{J^A} \dot{\phi} + \frac{c L_F^2}{J^A} \phi = 0$$

2.2 Freie gedämpfte Schwingungen

- Aus der Schwingungsgleichung kann abgelesen werden:

$$\omega^2 = \frac{c L_F^2}{J^A} \rightarrow f = \frac{\omega}{2\pi} = \frac{1}{2\pi} \sqrt{\frac{c L_F^2}{J^A}}, \quad 2\delta = \frac{d L_D^2}{J^A}$$

- Ausschlag nach zwei vollen Schwingungen:

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

- Es muss also gelten: $e^{2\delta T_d} = 50 \rightarrow 2\delta T_d = \ln(50)$

2.2 Freie gedämpfte Schwingungen

- Mit

$$\delta T_d = \Lambda = \frac{2\pi D}{\sqrt{1-D^2}}$$

folgt:

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

$$16\pi^2 D^2 = \ln^2(50)(1-D^2)$$

$$(16\pi^2 + \ln^2(50))D^2 = \ln^2(50)$$

$$\rightarrow D = 0,2972$$

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

$$2\omega D = 2\delta = \frac{d L_D^2}{J^A}$$

$$\rightarrow d = \frac{2\omega D J^A}{L_D^2}$$

- Einsetzen von

$$\omega = L_F \sqrt{c/J^A}$$

ergibt:

$$d = 0,5944 \frac{L_F}{L_D^2} \sqrt{c J^A}$$