TMB Formelsammlung

1 Statik

1.1 Grundgleichungen der Statik

$$\sum F_x = 0 \qquad \sum F_y = 0 \qquad \sum M^P = 0$$

1.2 Trigonometrische Sätze

Sinussatz
$$\frac{a}{\sin(\alpha)} = \frac{b}{\sin(\beta)} = \frac{c}{\sin(\gamma)}$$
Kosinussatz
$$c^2 = a^2 + b^2 - 2 \cdot a \cdot b \cdot \cos(\gamma)$$
Summensätze
$$\sin(\alpha) \cdot \cos(\alpha) = \sin(2 \cdot \alpha)$$

$$\sin(\alpha + \beta) = \sin(\alpha) \cdot \cos(\beta) + \sin(\beta) \cdot \cos(\alpha)$$

$$\cos(\alpha + \beta) = \cos(\alpha) \cdot \cos(\beta) - \sin(\beta) \cdot \sin(\alpha)$$

1.3 Standsicherheit

$$\sum M_{Stand} = s_f \cdot \sum M_{Kipp} \qquad s_f \dots \text{Sicherheit gegen Kippen}$$

1.4 Reibung

Haftreibung
$$F_{R_{max}}=F_N\cdot \mu$$
 wenn $v=0$, F_R aus Gleichgewichtsbedingungen Gleitreibung $F_R=F_N\cdot \mu$ Seilreibung $F_z\leq F_h\cdot e^{\mu\cdot \alpha}$ α ...Winkel in rad

2 Festigkeitslehre

Flächenschwerpunkt
$$x_S = \frac{\sum x_i \cdot A_i}{\sum A_i} = \frac{1}{A} \cdot \int x \cdot dA$$

2.1 Flächenmomente und Deviationsmomente

 $I_{\cdot \cdot} = \int z^2 \cdot dA$

D:	$I_z = \int y^2 \cdot dA$	
Deviationsmomente	$I_{yz} = \int y \cdot z \cdot dA$ negatives Vorzeichen in SE	
polares Widerstandsm	oment $I = I + I$	

2.2 Satz von Steiner

Flächenmomente

$$I_{y}^{P} = I_{y}^{S} + A \cdot y^{2}$$

$$I_{yz}^{P} = I_{yz}^{S} - A \cdot y \cdot z$$

$$I_{yz}^{S} = I_{yz}^{P} - A \cdot y \cdot z$$

$$I_{yz}^{S} = I_{yz}^{P} + A \cdot y \cdot z$$
festlegen: $\Delta y = y_{S_{\text{eigzel}}} - y_{S_{\text{eegs}}}$

2.3 Normalspannungen

2.3.1 Zug und Druck

$$\sigma_{\rm Z/D} = \frac{F_{\rm Z/D}}{A} = E \cdot \epsilon = E \cdot \frac{\Delta l}{l_0}$$

2.3.2 Biegung

$$\sigma_B = \frac{M_B}{W_B} = \frac{M_B}{I} \cdot z$$
 z ...Schwerpunktabstand

2.3.3 Flächenträgheitsmomente

Rechteck

$$I_{x_{\square}} = \frac{h^{\gamma} \cdot b}{12}$$

 Kreis
 $I_{x_0} = \frac{d^4 \cdot \pi}{64}$

 Kreisring
 $I_{KR} = \frac{(b^4 - d^4) \cdot \pi}{64}$

 Dreieck
 $I_{x_{\square}} = \frac{b \cdot h^3}{36}$
 $I_{x_{\square}} = \frac{b^2 \cdot h^2}{36}$

2.3.4 Schnittgrößen

$$\begin{array}{ll} Q(x_i) = Q_0 \pm \int_0^{x_i} q(x) \cdot dx & Q(x_{\text{max}}) = 0 \longrightarrow x_{M_{\text{max}}} \\ M(x_i) = M_0 \mp \int_0^{x_i} Q(x) \cdot dx & M_{\text{max}} = M(x_{M_{\text{max}}}) \\ M_{\text{Streckenl}}(x_i) = \int_0^{x_i} q(x) \cdot x \cdot dx & \end{array}$$

2.3.5 Schiefe Biegung

Drehung des Kooridnatsystems um den Schwepunkt:

$$\begin{split} I_{\eta} &= \frac{I_y + I_z}{2} + \frac{I_y - I_z}{2} \cdot \cos(2 \cdot \phi) + I_{yz} \cdot \sin(2 \cdot \phi) \\ I_{\zeta} &= \frac{I_y + I_z}{2} + \frac{I_y - I_z}{2} \cdot \cos(2 \cdot \phi) - I_{yz} \cdot \sin(2 \cdot \phi) \\ I_{\eta\zeta} &= -\frac{I_y - I_z}{2} \cdot \sin(2 \cdot \phi) + I_{yz} \cdot \cos(2\phi) \end{split}$$



Richtungswinkel gegen den Uhrzeigersinn:

$$\begin{split} \phi_{1;2} &= \frac{1}{2} \cdot \arctan\left(\frac{2 \cdot I_{yz}}{I_y - I_z}\right) \\ &- 2 \cdot (I_y - I_z) \cdot \cos(2 \cdot \phi) - 4 \cdot I_{yz} \cdot \sin(2 \cdot \phi) \begin{cases} < 0 \rightarrow \text{Hauptachse} \\ \ge 0 \rightarrow \text{Nebenachse} \end{cases} \end{split}$$

Maximales Flächenmoment:

$$I_{HA} = I_1 = \frac{I_y + I_z}{2} + \sqrt{\left(\frac{I_y - I_z}{2}\right)^2 + I_{yz}^2}$$

Minimales Flächenmoment:

$$I_{NA} = I_2 = \frac{I_y + I_z}{2} - \sqrt{\left(\frac{I_y - I_z}{2}\right)^2 + I_{yz}^2}$$

Abstandsabhängige Gesamt-Normalspannung

$$\sigma(y_{HA}, z_{HA}) = \pm \frac{M_{HA}}{I_1} \cdot z_{HA} \pm \frac{M_{NA}}{I_2} \cdot y_{HA} \pm \frac{F_{Z/D}}{A}$$
$$\sigma_X(y, z) = \frac{M_y}{I_{yy}} \cdot z - \frac{M_z}{I_{zz}} \cdot y \pm \frac{F_{Z/D}}{A}$$

Normalspannung Nullinie:

$$\sigma_{x}(y, z) = 0 \longrightarrow y(z) \text{ oder } z(y)$$

2.3.6 Knickung

Knickung nach Euler:

Killekung nach Euler.					
Knickfälle	nan			7222 W.Z.Z.	
Knicklänge	$L_K = 2 \cdot L$	$L_K = L$	$L_K = 0.7 \cdot L$	$L_K = 0.5 \cdot L$	
Knickkraft	$F_K = \frac{\pi^2}{4} \cdot \frac{E \cdot I}{L^2}$	$F_K = \pi^2 \cdot \frac{E \cdot I}{L^2}$	$F_K = 2\pi^2 \cdot \frac{E \cdot I}{L^2}$	$F_K = 4\pi^2 \cdot \frac{E \cdot I}{L^2}$	

$$F_{K} = \frac{\pi^{2} \cdot E \cdot I}{L_{K}^{2}} \qquad \text{Knicksicherheit } S = \frac{F_{K}}{F}$$

$$\sigma_{K} = \frac{F_{k}}{A} = \frac{\pi^{2} \cdot E \cdot I}{L_{K}^{2} \cdot A} = \frac{\pi^{2} \cdot E}{\lambda^{2}}$$

$$\lambda_{G} = \sqrt{\pi \cdot \frac{E}{\sigma_{DB}}} \qquad \sigma_{DB} = \sigma$$

$$\lambda = \sqrt{\frac{L_{K}^{2} \cdot A}{I}} = \begin{cases} \text{...Schlankheitsgrad} \\ > 90 \ bzw. > \lambda_{g} \rightarrow \text{Euler} \\ \text{ansonsten} \rightarrow \text{Tetmajr oder Quetschen (Zug/Druck)} \end{cases}$$

Knickung nach Tetmajr: $\sigma_K = a - b \cdot \lambda + c \cdot \lambda^2$ (a, b, c aus Tabelle)

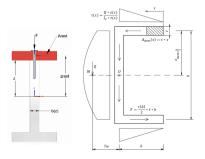
2.4 Querspannungen

2.4.1 Abscherung

$$\tau_A = \frac{F_Q}{A}$$

2.4.2 Schub infolge Querkraft

$$\begin{split} \tau_{S} &= \frac{F_{Q} \cdot s_{x}}{I_{x}^{Sges} \cdot b(z)} \\ s_{x} &= A_{Rest} \cdot z_{Rest} \\ F_{N} &= \tau_{s} \cdot b(z) \cdot I_{N} \end{split}$$



2.4.3 Torsion

$$au_T=rac{M_T}{W_T}=rac{M_T}{I_p}\cdot z$$
 z ...Schwerpunktabstand $\phi=rac{M_T\cdot l}{G\cdot I_p}$ $[\phi]=rad$

polare Flächenträgheitsmomente und Widerstandsmomente:

Kreis
$$I_{p_o} = \frac{d^4 \cdot \pi}{32}$$
 $W_{T_o} = \frac{d^3 \cdot \pi}{16}$
Kreisring $I_{p_{KR}} = \frac{(D^4 - d^4) \cdot \pi}{32}$ $W_{T_o} = \frac{(D^4 - d^4) \cdot \pi}{16 \cdot D}$

2.5 Wärmedehnung

$$\Delta l = \alpha \cdot l_0 \cdot \Delta T$$

2.6 Flächenpressung

$$p = \frac{F}{A_{\text{proj.}}}$$

2.7 Vergleichsspannungen

$$\tau = \tau \cdot \alpha_0$$
 $\qquad \qquad \alpha_0 = \frac{\sigma_{\text{zul.}}}{\eta \cdot \tau_{\text{zul.}}} \qquad \qquad \sigma = \sigma_b \pm \sigma_{\text{Z/D}}$

Normalspannungshypothese (
$$\eta = 1$$
):

$$\sigma_v = \frac{\sigma}{2} + \sqrt{\left(\frac{\sigma}{2}\right)^2 + \tau^2}$$

Schubspannungshypothese (
$$(\eta = 2)$$
:

$$\sigma_v = \sqrt{\sigma^2 + 4 \cdot \tau^2}$$

Gestaltänderungsenergiehypothese GEH
$$(\eta = \sqrt{3})$$
:
 $\sigma_v = \sqrt{\sigma^2 + 3 \cdot \tau^2}$

2.8 Biegelinie

$$W''(x) = -\frac{M(x)}{E \cdot I}$$

$$W'(x) = \int W''(x) + c_1$$

$$W(x) = \int W'(x) + c_2 = \int W''(x) + c_1 \cdot x + c_2$$

Variablen/-anzahl und Gleichungen/-anzahl Dokumentieren









2.9 Satz von Castigliano

$$y = \frac{\partial W}{\partial F}$$
 $F = \frac{\partial W}{\partial y}$ $\phi = \frac{\partial W}{\partial M}$ $M = \frac{\partial W}{\partial \phi}$

$$y = \sum_{i} \int_{0}^{l_{i}} \frac{N_{i}(x_{i})}{E_{i} \cdot A_{i}} \cdot \frac{\partial N_{i}(x_{i})}{\partial F} \cdot dx_{i} + \sum_{i} \int_{0}^{l_{i}} \frac{M_{B_{i}}(x_{i})}{E_{i} \cdot I_{i}} \cdot \frac{\partial M_{B_{i}}(x_{i})}{\partial F} \cdot dx_{i}$$
$$+ \sum_{i} \int_{0}^{l_{i}} \frac{M_{T_{i}}(x_{i})}{G_{i} \cdot I_{p_{i}}} \cdot \frac{\partial M_{T_{i}}(x_{i})}{\partial F} \cdot dx_{i}$$

$$\phi = \sum_i \int_0^{l_i} \frac{M_{B_i}(x_i)}{E_i \cdot I_i} \cdot \frac{\partial M_{B_i}(x_i)}{\partial M} \cdot dx_i + \sum_i \int_0^{l_i} \frac{M_{T_i}(x_i)}{G \cdot I_{p_i}} \cdot \frac{\partial M_{T_i}(x_i)}{\partial M} \cdot dx_i$$

2.9.1 Satz von Menabrea

Fest-/Loslager F_{Lager} : $y = 0 \longrightarrow F_{\text{Lager}}$

Einspannstelle $M_{\text{Einsp.}}$: $\phi = 0 \longrightarrow M_{\text{Einsp.}}$

3 Hydromechanik

3.1 Kräfte

$$F_{\text{Druck}} = p_{ges} \cdot A_{proj}$$

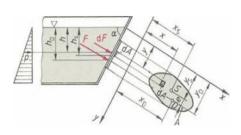
$$p_{stat} = p_0 + \rho \cdot g \cdot h$$
 $[p_{stat}] = Pa$

$$F_{\text{Auftr.}} = \rho_{\text{Fl.}} \cdot g \cdot V_{\text{verdr.}}$$
 ... Vertikalkompnente (durch Schwp.)

$$F_{\rm H} = \rho \cdot g \cdot h_S \cdot A_{\rm proj.}$$
 ...Horizontalkomponente

3.2 Druckmittelpunkt

$$y_{SD} = y_D - y_S = \frac{I_x^S}{A \cdot y_S} \qquad x_D = x_S$$



3.3 Bernoulli-Gleichung – Energieerhaltung

$$\dot{m} = \rho \cdot \dot{V} = \rho \cdot A \cdot v$$

$$\rho \cdot g \cdot h_1 + \rho \cdot \frac{v_1^2}{2} + p_1 + \frac{P_P \cdot \rho}{m} = \rho \cdot g \cdot h_2 + \rho \cdot \frac{v_2^2}{2} + p_2 + p_{VE}$$

$$h_1 + \frac{v_1^2}{2 \cdot g} + \frac{p_1}{\rho \cdot g} + \frac{p_P}{\dot{m} \cdot g} = h_2 + \frac{v_2^2}{2 \cdot g} + \frac{p_2}{\rho \cdot g} + h_{VE}$$

3.4 Strömungsverluste & Moody-Diagramm

örtliche Verluste:

$$h_{\mathrm{VE}} = \zeta \cdot \frac{v^2}{2 \cdot g}$$

Streckenverluste:

$$h_{\rm VS} = \lambda \cdot \frac{l}{d_{\rm hydr.}} \cdot \frac{v^2}{2 \cdot g}$$

$$d_{\text{hydr.}} = \frac{4 \cdot A}{U_{\text{benetzt}}}$$

$$Re = rac{v \cdot d_{
m hydr.}}{v_K}$$
 v_K ...kinetische Zähigkeit ($v_{
m H_2O} = 10^{-6} rac{
m m^2}{
m s}$)

S ...Stützkraft

3.5 Impulserhaltung und Stützkräfte

$$|S| = p_{ii} \cdot A + \dot{m} \cdot v$$

4 Thermodynamik

4.1 ideales Gas

$$p \cdot V = m \cdot R \cdot T$$
 $p \cdot v = R \cdot T$

$$R = \frac{8314}{M} \qquad [R] = \frac{J}{\text{kg·K}}$$

$$\kappa = \frac{c_p}{c_v} \qquad R = c_p - c_v$$

$$\Rightarrow$$
 $c_v = \frac{R}{\kappa - 1}$ $c_p = \frac{R \cdot \kappa}{\kappa - 1}$

4.2 Hauptsätze der Thermodynamik

1. Hauptsatz der Thermodynamik:

dQ + dA = (dEa) + dU

2. Hauptsatz der Thermodynamik:

 $ds = \frac{dq}{ds}$

Arbeit - geschlossenes System:

 $A_v = -\int_1^2 p \cdot dV$

Arbeit - offenes System:

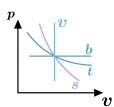
 $A_t = \int_1^2 V \cdot dp = H_2 - H_1 - Q_a$

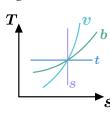
$$dQ = dU + p \cdot dV = dH - V \cdot dp$$

 $h = u + p \cdot v$

2

4.3 Zustandsänderungen ideales Gas





Isochor: $V_1 = V_2$ $n = \infty$

$$\frac{p_1}{p_2} = \frac{T_1}{T_2}$$

$$q_{12}=u_{12}=c_v\cdot (T_2-T_1)$$

$$a_t = R \cdot (T_2 - T_1) = v \cdot (p_2 - p_1)$$

$$a_v = 0$$

$$s_{12} = c_v \cdot \ln\left(\frac{T_2}{T_1}\right)$$

Isobar: $p_1 = p_2$

$$\frac{V_1}{V_2} = \frac{v_1}{v_2} = \frac{T_1}{T_2}$$

$$q_{12} = h_{12} = c_p \cdot (T_2 - T_1)$$
 \rightarrow für Dampf: $q_{12} = h_{12}$

$$t = 0$$

$$a_v = -R \cdot (T_2 - T_1) = -p \cdot (v_2 - v_1)$$

$$s_{12} = c_p \cdot \ln\left(\frac{T_2}{T_1}\right)$$

Isotherm/Isenthalp: $T_1 = T_2$ & $h_{12} = 0$

$$\frac{p_1}{p_2} = \frac{v_2}{v_1} = \frac{V_2}{V_1}$$

$$q_{12} = R \cdot T \cdot \ln\left(\frac{p_1}{p_2}\right) = -R \cdot T \cdot \ln\left(\frac{v_1}{v_2}\right)$$

$$a_t = a_v = -q_{12} = -R \cdot T \cdot \ln\left(\frac{p_1}{p_2}\right) = R \cdot T \cdot \ln\left(\frac{v_1}{v_2}\right)$$

$$a_v = a_t = -q_{12} = -R \cdot T \cdot \ln\left(\frac{p_1}{p_2}\right) = R \cdot T \cdot \ln\left(\frac{v_1}{v_2}\right)$$

$$s_{12} = R \cdot \ln \left(\frac{p_1}{p_2} \right)$$

Isentrop: $S_1 = S_2$ $n = \kappa$ (adiabat & reibungsfrei)

$$p_1 \cdot v_1^{\kappa} = p_2 \cdot v_2^{\kappa}$$

$$q_{12}=0$$

$$a_t = c_p \cdot (T_2 - T_1)$$

$$a_v = c_v \cdot (T_2 - T_1)$$

$$s_{12} = 0$$

$$\frac{T_2}{T_1} = \left(\frac{p_1}{p_2}\right)^{\frac{1-\kappa}{\kappa}} = \left(\frac{p_2}{p_1}\right)^{\frac{\kappa-1}{\kappa}} = \left(\frac{v_1}{v_2}\right)^{\kappa-1}$$

$$\kappa = \frac{a_t}{a_v} = \frac{c_p}{c_v}$$

Polytrop:

$$\begin{array}{ccc} p_1 \cdot v_1^n = p_2 \cdot v_2^n & \longrightarrow & n = \frac{ln\left(\frac{p_1}{p_2}\right)}{ln\left(\frac{e_2}{e_1}\right)} = \frac{a_t}{a_v} \\ q_{12} = c_v \cdot \frac{n-\kappa}{n-1} \cdot (T_2 - T_1) = \frac{n-\kappa}{(n-1)\cdot(\kappa-1)} \cdot R \cdot (T_2 - T_1) \end{array}$$

$$a_t = \frac{n}{n-1} \cdot R \cdot (T_2 - T_1) = a_v \cdot n$$

$$a_v = \frac{R}{n-1} \cdot (T_2 - T_1) = \frac{a_t}{n}$$

$$s_{12} = c_v \cdot \frac{n-\kappa}{n-1} \cdot \ln\left(\frac{T_2}{T_1}\right) = \frac{R}{\kappa-1} \cdot \frac{n-\kappa}{n-1} \cdot \ln\left(\frac{T_2}{T_1}\right)$$

Expansion: $n < \kappa \longrightarrow \text{W\"{a}}\text{reme}\mathbf{z}\mathbf{u}\text{fuhr}$

 $n > \kappa \longrightarrow \text{Wäremeab}\text{fuhr}$

Kompression: $n > \kappa \longrightarrow \text{Wäreme} \mathbf{z} \mathbf{u} \mathbf{f} \mathbf{u} \mathbf{h} \mathbf{r}$

 $n < \kappa \longrightarrow \text{Wäremeab}\text{fuhr}$

4.4 spezifische Wärmekapazitäten

$$du = c_v \cdot dT$$

$$dh = c_n \cdot dT$$

4.5 Kreisprozesse

Rechtsläufige Kreisprozesse:

$$\eta_{th} = \frac{|A|}{Q_{zu}} = \frac{q_{zu} - |q_{ab}|}{q_{zu}}$$
 $A_{KP} = -(Q_{zu} - |Q_{ab}|)$ $P = A \cdot P$

Isentrope Wirkungsgrade:

$$\eta_{isV} = \frac{h_{2s} - h_1}{h_2 - h_1}$$
 $\eta_{isT} = \frac{h_2 - h_1}{h_{2s} - h_1}$

für ideales Gas
$$\rightarrow \quad \eta_{isV} = \frac{T_{2s} - T_1}{T_2 - T_1} \quad \eta_{isT} = \frac{T_2 - T_1}{T_{2s} - T_1}$$

Linksläufige Kreisprozesse:

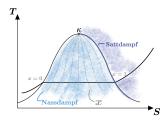
$$\epsilon_{KM} = \frac{q_{zu}}{q_{ab} - q_{zu}}$$
 $\epsilon_{WP} = \frac{q_{ab}}{q_{ab} - q_{zu}}$

Dampfprozesse:

$$kein h_{12} = c_p \cdot T_{12} \Rightarrow Tabelle$$

$$a_{12} = h_{12}$$

4.6 Nassdampf



$$h(x) = h' + x \cdot (h'' - h') = h' + x \cdot r$$

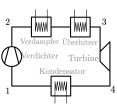
$$v(x) = v' + x \cdot (v'' - v')$$

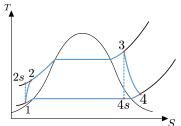
$$s(x) = s' + x \cdot (s'' - s')$$

unter der Nassdampfkurve gilt **nicht** $h_{12} = c_p \cdot (T_2 - T_1)$

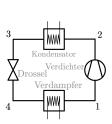
4.6.1 Kreisprozesse Skizzen

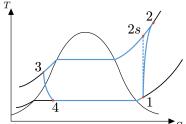
Dampfprozess: (beispielhaft)



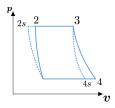


Kälteprozess: (beispielhaft)





Joule-Prozess:



4.7 Schmelzen

$$m_i \cdot c_i \cdot \Delta T + m_i \cdot q_s + m_i \cdot c_s \cdot T_M = m_s \cdot c_s \cdot (T_s - T_K)$$

5 Kinematik

5.1 Grundgleichungen

$$s(t) = s_0 + v_0 \cdot t + \frac{a}{2} \cdot t^2$$
 $\phi(t) = \phi_0 + \omega_0 \cdot t + \frac{\alpha}{2} \cdot t^2$

$$b(t) = \phi_0 + \omega_0 \cdot t + \frac{\alpha}{2} \cdot t^2$$

$$v(t) = v_0 + a \cdot t$$

$$\omega(t) = \omega_0 + \alpha \cdot t$$

$$v(s) = \sqrt{v_0^2 + 2 \cdot a \cdot (s - s_0)}$$

$$s = r \cdot \phi$$

$$v = r \cdot \omega$$

$$a = r \cdot \alpha$$

5.2 Geschwindigkeiten und Beschleunigungen bei Drehbewegungen

$$v_r = \dot{r}$$

$$a_r = \ddot{r} - r \cdot \dot{\phi}^2$$

$$v_t = r \cdot \dot{\phi}$$

$$a_t = r \cdot \ddot{\phi} + 2 \cdot \dot{r} \cdot \dot{\phi}$$

5.3 Absolutgeschwindigkeit & Absolutbeschleunigung

$$\vec{v_R} = \vec{v_A} + \vec{v_{AR}}$$

$$\vec{a_B} = \vec{a_A} + \vec{a_{AB}}$$

6 Kinetik

6.1 Dynamik

Impulssatz:

$$m \cdot \ddot{x} = \sum F$$

Drallsatz:

$$J \cdot \ddot{\phi} = \sum M$$

wichtige Kräfte: $F_{\text{Feder}} = c \cdot x_{\text{F}}$ $F_{\text{Dämpfer}} = k \cdot x_{\text{D}}$

wichtige Massenträgheitsmomente:

$$J_{\mathrm{Zylinder}}^{S} = \frac{m \cdot r^2}{2}$$
 $J_{\mathrm{Kugel}}^{S} = \frac{2}{5} \cdot m \cdot r^2$ $J_{\mathrm{Stab}}^{S} = \frac{m \cdot l^2}{12}$

$$J_{
m K}^S$$

$$_{\rm rel} = \frac{2}{5} \cdot m \cdot r^2$$

$$J_{\text{Stab}}^S = \frac{m \cdot l}{12}$$

Satz von Steiner:
$$J^P = J^S + m \cdot r^2$$

6.2 Energie & Arbeit

$$E_1 + W_{zu} - W_{ab} = E_2$$

$$W = \int F \cdot ds = \int M \cdot d\phi$$

potentielle Energie:

$$E_{\text{pot}} = W_{\text{pot}} = m \cdot g \cdot h$$

kinetische Energie:

$$E_{\text{transl}} = W_{\text{transl}} = \frac{m \cdot v^2}{2}$$
 $E_{\text{rot}} = W_{\text{rot}} = \frac{J \cdot \omega^2}{2}$

Federenergie:

$$E_{\rm el} = W_{\rm el} = \frac{c \cdot (s_1^2 - s_2^2)}{2} = \frac{c \cdot (\phi_1^2 - \phi_2^2)}{2}$$

Reibungsenergie:

$$E_{\text{reib}} = W_{\text{reib}} = F_N \cdot \mu \cdot s$$

Massenreduktion:
$$m_{red} \cdot \frac{v_{red}^2}{2} = J_{red} \cdot \frac{\omega_{red}^2}{2} = \sum E_{kin}$$

Leistung:
$$P = F \cdot v = M \cdot \omega = \frac{F \cdot s}{t}$$

6.3 Impuls & Stoß

Impulserhaltung: Stoß:

$$m_1 \cdot \vec{v_1} = m_2 \cdot \vec{v_2} = \text{konst.}$$

$$u = \frac{m_{1\text{red}} \cdot v_1 + m_{2\text{red}} \cdot v_1}{m_{1\text{red}} + m_{2\text{red}}}$$

$$s_{K1} = m_1 \cdot (u - v_1)$$
 $s_{R1} = m_1 \cdot (v'_1 - u)$

$$S_{R1} = m_1 \quad (a \quad c_1) \qquad S_{R1} = m_1 \quad (c_1)$$

$$s_{K2} = m_2 \cdot (u - v_2)$$
 $s_{R2} = m_2 \cdot (v_2' - u)$

$$k = \frac{s_{R1}}{s_{K1}} = \frac{s_{R2}}{s_{K2}} = \frac{u - v_1'}{v_1 - u} = \frac{v_2' - u}{u - v_2} \longrightarrow v_i' = (1 + k) \cdot u - v_i \cdot k$$

- Ui ...Geschwindigkeit von Masse i vor dem Stoß
- v'_i ...Geschwindigkeit von Masse i nach dem Stoß
- u ...gemeinsame Geschwindigkeit während der Kompressionsphase

$$E_{\rm kin0}E_{\rm pot0} - E_v = E_{\rm kin1}E_{\rm pot1}$$

 E_n ... Verformungsenergie

6.4 Schwingungen

freie ungedämpfte Schwingung

$$\ddot{\bar{x}} + \omega^2 \cdot \bar{x} = 0 \qquad m \cdot \ddot{\bar{x}} + c \cdot \bar{x} = 0$$

$$\bar{x}(t) = A \cdot \sin(\omega \cdot t) + B \cdot \cos(\omega \cdot t)$$
 bzw. $\bar{x}(t) = C \cdot \sin(\omega \cdot t + \psi)$

$$\longrightarrow$$
 A & B \Leftarrow aus Randbedingungen ermitteln

$$\longrightarrow$$
 $C = \sqrt{A^2 + B^2}$

$$\longrightarrow \psi = \arctan\left(\frac{A}{B}\right)$$

freie gedämpfte Schwingung

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

schwache Dämpfung:
$$\delta^2 < \omega^2$$

$$\bar{x}(t) = e^{-\delta \cdot t} \cdot A \cdot \sin(\omega_d \cdot t) + B \cdot \cos(\omega_d \cdot t)$$

bzw.

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

$$\longrightarrow \omega_d = \sqrt{\omega^2 - \delta^2}$$

$$\longrightarrow$$
 A & B \Leftarrow aus Randbedingungen ermitteln

$$\longrightarrow$$
 $C = \sqrt{A^2 + B^2}$

$$\longrightarrow \psi = \arctan\left(\frac{A}{B}\right)$$

starke Dämpfung: $\delta^2 > \omega^2$

subitem
$$\bar{x}(t) = e^{-\delta \cdot t} \cdot \left(A \cdot e^{\sqrt{\delta^2 - \omega^2} \cdot t} + B \cdot e^{\sqrt{\delta^2 - \omega^2} \cdot t} \right)$$

aperiodischer Grenzfall: $\delta^2 = \omega^2$

$$\bar{x}(t) = e^{-\delta \cdot t} \cdot (A + B \cdot t)$$

erzwungene Schwingung

$$\ddot{\bar{x}} + 2\delta \cdot \dot{\bar{x}} + \omega^2 \cdot \bar{x} = A_e \cdot \sin(\Omega \cdot t) \qquad \text{oder} \quad \cdots = A_e \cdot \cos(\Omega \cdot t)$$

$$x_p(t) = C \cdot \sin(\Omega \cdot t + \psi) \qquad \qquad \text{oder} \quad \cdots = C \cdot \cos(\Omega \cdot t + \psi)$$

$$\longrightarrow A = \frac{A_e}{\sqrt{(\omega^2 - \Omega^2)^2 + 4 \cdot \delta^2 \cdot \Omega}}$$

$$\longrightarrow \quad \psi = \arctan(\frac{2 \cdot \delta \cdot \Omega}{\omega^2 - \Omega^2}) \qquad \text{ für } \psi < 0: \quad \psi_{neu} = \psi + \pi$$

$$\omega_{\text{max}} = \sqrt{\omega^2 - 2\delta^2}$$

wenn
$$\omega_{\max} = \Omega \longrightarrow \text{Resonanz}$$

Federschaltungen

$$c_{\text{ers,parallel}} = \sum_{i}^{n} c_i = c_1 + c_2 + \cdots$$

$$c_{\text{ers,seriell}} = \frac{1}{\sum_{i}^{n} \frac{1}{c_{i}}} = \frac{1}{\frac{1}{c_{1}} + \frac{1}{c_{2}} + \cdots}$$