

Physik I

Stand 04.08.2021

Koordinatensysteme

Kugel $\begin{pmatrix} r \\ \vartheta \\ \varphi \end{pmatrix} \rightarrow \begin{pmatrix} x = r \sin \vartheta \cos \varphi \\ y = r \sin \vartheta \sin \varphi \\ z = r \cos \vartheta \end{pmatrix}; \det\left(\frac{\partial(x,y,z)}{\partial(r,\vartheta,\varphi)}\right) = r^2 \sin \vartheta$	Zylinder $\begin{pmatrix} r \\ \varphi \\ z \end{pmatrix} \rightarrow \begin{pmatrix} x = r \cos \varphi \\ y = r \sin \varphi \\ z = z \end{pmatrix}; \det\left(\frac{\partial(x,y,z)}{\partial(r,\vartheta,z)}\right) = r; \left \begin{pmatrix} x \\ y \\ z \end{pmatrix}\right = \sqrt{r^2 + z^2}$
---	---

Kinematik

Linear: $\vec{v} = \int \vec{a} dt = \vec{v}_0 + \vec{a}t; \vec{s} = \int \vec{v} dt = \vec{s}_0 + \vec{v}_0 t + \frac{\vec{a}}{2} t^2$	Kreis: $\vec{\omega} = \int \dot{\vec{\omega}} dt = \vec{\omega}_0 + \vec{\omega}t; \vec{\varphi} = \int \vec{\omega} dt = \vec{\varphi}_0 + \vec{\omega}_0 t + \frac{\vec{\omega}}{2} t^2$
Kreis \rightarrow Lin. $\omega = \frac{d\varphi}{dt} = 2\pi f; s = r\varphi; \vec{r} = \begin{pmatrix} r \cos \omega t \\ r \sin \omega t \end{pmatrix}; \vec{v} = \vec{\omega} \times \vec{r} = \frac{d\vec{r}}{dt} = \begin{pmatrix} -r\omega \sin \omega t \\ +r\omega \cos \omega t \end{pmatrix}; \vec{a}_t = \vec{\omega} \times \vec{r}$	Frequenz: $f = \frac{1}{T} = \frac{v}{\lambda}$
Allg. Bew. $\vec{a} = \frac{d(v\vec{e}_t)}{dt} = \frac{dv}{dt}\vec{e}_t + v\frac{d\vec{e}_t}{dt} = \frac{dv}{dt}\vec{e}_t + v\frac{d\vec{e}_n}{dt}\vec{e}_n = \frac{dv}{dt}\vec{e}_t + \frac{v^2}{\rho}\vec{e}_n$	
Rot. Syst: $\vec{v} = \vec{v}' + \vec{\omega} \times \vec{s}; \vec{a}' = \vec{a} + 2\vec{v}' \times \vec{\omega} + \vec{\omega} \times (\vec{s} \times \vec{\omega}) = \vec{a} + \text{Coriolis} + \text{Zentrifugal}$	Zentriptalbeschleunigung: $\vec{a}_z = -r\omega^2\vec{e}_r$

Newton

Axiom 1: $\vec{p} = m\vec{v}$	Axiom 2: $\vec{F} = \frac{d\vec{p}}{dt} = m\vec{a}$	Axiom 3: $\vec{F}_{12} = -\vec{F}_{21} \Rightarrow \vec{F}_{12} + \vec{F}_{21} = 0 \Rightarrow \frac{d\vec{p}_1}{dt} + \frac{d\vec{p}_2}{dt} = 0 \Rightarrow \vec{p}_1 + \vec{p}_2 = \text{const.}$
Gravitation $\vec{F}_G = m\vec{g} = -\frac{GmM}{r^2}\vec{e}_r$	Feldstärke: $\vec{g}(\vec{r}) = \frac{\vec{F}_G}{m} = \vec{g} = -\frac{GM}{r^2}\vec{e}_r$	Potential $\phi = - \int \vec{g}(\vec{r}) d\vec{r} = -\frac{GM}{r}; \vec{g}(\vec{r}) = -\nabla\phi$
Impuls: $\vec{p} = m\vec{v}; [\frac{kg\ m}{s}]$	Dreh-impuls: $\vec{L} = I\vec{\omega} = \vec{r} \times \vec{p} = m(\vec{r} \times \vec{v}) = m(\vec{r} \times (\vec{\omega} \times \vec{r})) = m(\vec{\omega}(\vec{r} \cdot \vec{r}) - \vec{r}(\vec{r} \cdot \vec{\omega})) = mr^2\vec{\omega}; [\frac{kg\ m^2}{s}]$	
Kraft: $\vec{F} = \frac{d\vec{p}}{dt} = m\frac{d\vec{v}}{dt} + \vec{v}\frac{dm}{dt} = m\vec{a} + \vec{v}\frac{dm}{dt}; [\frac{kg\ m}{s^2}], [N]$	Dreh-moment $\vec{D} = \frac{d\vec{L}}{dt} = I\frac{d\vec{\omega}}{dt} = \vec{r} \times \vec{F}; [Nm] = [\frac{kg\ m^2}{s^2}]$	
Arbeit: $W = \int \vec{F} d\vec{s} = \int P dt; [J] = [Nm] = [Ws] = [\frac{kg\ m^2}{s^2}]$	Arbeit: $W = \int \vec{D} d\phi$	
Energie: $E_{pot}^{grav} = mgh; E_{pot}^{grav} = \phi m = -\frac{GmM}{r}; E_{kin} = \frac{mv^2}{2} = \frac{m^2v^2}{2m} = \frac{p^2}{2m} \Rightarrow \frac{\partial E_{kin}}{\partial p} = \frac{p}{m} = v$	Energie: $E_{rot} = \frac{1}{2} \int v(\vec{r}_\perp)^2 dm = \frac{1}{2} \omega^2 \int r_\perp^2 dm = \frac{l\omega^2}{2} = \frac{l\omega^2 l}{2l} = \frac{l^2}{2l}$	
Leistung: $P = \frac{dW}{dt} = \frac{d \int \vec{F} d\vec{s}}{dt} = \vec{F} \cdot \frac{d\vec{s}}{dt} = \vec{F} \cdot \vec{v}; [W] = [\frac{J}{s}] = [\frac{kg\ m^2}{s^3}]$	Leistung: $P = \vec{D} \cdot \vec{\omega}$	
Planetenbahn: $E_{pot} = -\frac{GmM}{r} \dots (1); E_{kin} = \frac{mv^2}{2} \dots (2) \vec{v} = v_r\vec{e}_r + v_t\vec{e}_t \Rightarrow \vec{v}^2 = v_r^2 + v_t^2 \stackrel{(2)}{\Rightarrow} E_{kin} = \frac{m}{2}(v_r^2 + v_t^2) = \frac{m}{2}(\vec{r}^2 + r^2\phi^2) \Rightarrow E_{kin} = \frac{m}{2}(\vec{r}^2 + r^2(\frac{L}{mr^2})^2) = \frac{mr^2}{2} + \frac{L^2}{2mr^2} \dots (3) E = E_{pot} + E_{kin} = \frac{-GmM}{R} + \frac{L^2}{2mr^2} + \frac{mr^2}{2} = E_{pot}^{eff} + E_{kin}^{rad}$		

Spezielle Relativitätstheorie

Gamma: $\gamma = \frac{1}{\sqrt{1 - \frac{v^2}{c^2}}}; \beta = \frac{v}{c}$	$x = \gamma(x' + vt')$ $x' = \gamma(x - vt)$ Ort $y = y'$ $y' = y$ $z = z'$ $z' = z$	Geschw. $v_x = \frac{v'_x + v}{1 + v'_x \frac{v}{c^2}}; v_y = \frac{v'_y}{\gamma(1 + v'_x \frac{v}{c^2})}; v_z = \frac{v'_z}{\gamma(1 + v'_x \frac{v}{c^2})}$ $v_x' = \frac{v_x - v}{1 - v_x \frac{v}{c^2}}; v_y' = \frac{v_y}{\gamma(1 - v_x \frac{v}{c^2})}; v_z' = \frac{v_z}{\gamma(1 - v_x \frac{v}{c^2})}$
Zeitpunkt: $t = \gamma(t' + \frac{v}{c^2}x')$ $t' = \gamma(t - \frac{v}{c^2}x)$	Dauer: $\tau = \gamma\tau_0$ Masse: $m = \gamma m_0$	Länge: $l = \frac{l_0}{\gamma}$ Frequenz $f_B = f_0 \sqrt{\frac{1 + \beta}{1 - \beta}}$ $f_R = f_0 \sqrt{\frac{1 - \beta}{1 + \beta}}$; $f_{traversal} = \frac{f_0}{\gamma}$
Impuls: $\vec{p} = m(\vec{v}) \vec{v} = \gamma m_0 \vec{v} = \text{const.}$		$E^2 - p^2 c^2 = m_0^2 c^4 = E_0^2 \dots \text{invariant}$
Invariante $(ct)^2 - (\Delta x)^2 - (\Delta y)^2 - (\Delta z)^2 = (\Delta s)^2; (\Delta s)^2 > 0: \text{zeitartig}, (\Delta s)^2 < 0: \text{raumartig}, (\Delta s)^2 = 0: \text{lichtartig}$		
Energie: $E = E_0 + E_{kin} = m_0 c^2 + mc^2 - m_0 c^2 = mc^2 = \gamma m_0 c^2 = \sqrt{p^2 c^2 + m_0^2 c^4}; E_{kin} = E - E_0 = \sqrt{p^2 c^2 + m_0^2 c^4} - m_0 c^2$		

Schwerpunktsystem

$\vec{r}_s = \frac{1}{M} \sum_{i=1}^n m_i \vec{r}_i$	$\vec{v}_s = \frac{1}{M} \sum_{i=1}^n m_i \vec{v}_i = \frac{\vec{p}_{ges}}{M}$	$\sum p_{is} = 0$	$\vec{v}_i = \vec{v}_{is} + \vec{v}_s$	Reduzierte Masse: $\mu = \frac{m_1 m_2}{m_1 + m_2}$
$E_{kin} = E_{kin}^{im\ SPS} + E_{kin}^{des\ SPS} = \frac{1}{2}\mu v_{12}^2 + \frac{1}{2}mv_s^2$	Dreh-impuls: $\vec{L} = \vec{L}_S^{im\ SPS} + \vec{L}_{SO}^{des\ SPS}; \vec{L}_S = \sum m_i (\vec{r}_{is} \times \vec{v}_{is}) = \vec{r}_{12} \times \mu \vec{v}_{12}; \vec{L}_{SO} = M(\vec{r}_s \times \vec{v}_s);$			

Trägheitsmoment

$I = \int_K r^2 dm = \rho \int_K r^2 dV = \frac{m}{V_K} \int_K r^2 dV; [kg m^2]$	$dV = dx dy dz = r^2 \sin \vartheta \cdot dr d\varphi d\theta = r \cdot dr d\varphi dz$
I zusammensetzen aus Teilstücken mit bekanntem TM $dl = f(K)dm$; Rot.-Achse „passend“:	$I = \int_K f(K) dm = \rho \int_K f(K) dV = \frac{M}{V} \int_K f(K) dV$
Steiner: $I' = I + mr^2$	I zusammensetzen aus Teilstücken parallel zur Rot.-Achse R mit bekanntem Trägheitsmoment $I dm$ entlang einer Koordinate $k \perp R$:
$V_{Kugel} = \int_{\vartheta=0}^{\pi} \int_{\varphi=0}^{2\pi} \int_{r=0}^R r^2 \sin \vartheta \cdot dr d\varphi d\theta = \frac{4}{3} \pi R^3$	$V_{Zyl} = \int_{z=0}^h \int_{\varphi=0}^{2\pi} \int_{r=0}^R r \cdot dr d\varphi dz = \pi R^2 h$
Massenpunkt, Ring, Zylindermantel: $I = mr^2$	Ring (\emptyset -Achse), Kreisscheibe, Vollzylinder: $I = \frac{m}{2} r^2$
Kugelschale $I = \frac{2}{3} mr^2$	Kreisscheibe (\emptyset -Achse) $I = \frac{m}{4} r^2$
Kugel: $I = \frac{2}{5} mr^2$	Hohlzylinder: $I = \frac{m}{2} (r_2^2 - r_1^2)$
	Quader (z-Achse): $I_z = \frac{m}{12} (a^2 + b^2)$
	Messung I: $T = 2\pi \sqrt{\frac{l_0 + IA}{D_r}}$; D _r : $T_0 = 2\pi \sqrt{\frac{l_0}{D_r}}$; $T_1 = 2\pi \sqrt{\frac{l_0 + mr^2/2}{D_r}}$; $T_1^2 - T_0^2 = \frac{2\pi^2 mr^2}{D_r}$
	Stab (Achse durch MP) $I = \frac{m}{12} l^2$
	Stab, Achse durch Ende: $I = \frac{m}{3} l^2$

Rotation starrer ausgedehnter Körper

Schwerpunkt: $\vec{s} = \frac{1}{M} \int_V \vec{r} \rho(\vec{r}) dV$	Homogen: $\vec{s} = \frac{\rho}{M} \int_V \vec{r} dV = \frac{1}{V} \int_V \vec{r} dV$	Bew. eines Punktes im Körper mit $\vec{\omega}$ raumfest	$\vec{v}_i = \vec{v}_s + \vec{v}_{is} = \vec{v}_s + (\vec{\omega} \times \vec{r}_{is})$
Raumfeste Achse $\parallel \vec{e}_z$	$\vec{D} = (\vec{r}_\perp \times \vec{F}) = \vec{r}_\perp \times \vec{F}_z + \vec{r}_\perp \times \vec{F}_t + \vec{r}_\perp \times \vec{F}_n$; \vec{F}_z wird aufgefangen, \vec{F}_t bewirkt \vec{D}_\parallel zu Achse		
Drehimpuls:	$d\vec{L} = \vec{r}_\perp \times d\vec{p} = \vec{r}_\perp \times (dm \vec{v}) = dm (\vec{r}_\perp \times (\vec{\omega} \times \vec{r}_\perp)) = dm (\vec{\omega} \vec{r}_\perp^2 - \vec{r}_\perp (\vec{r}_\perp \cdot \vec{\omega})) = r_\perp^2 \vec{\omega} dm \Rightarrow \vec{L} = \int r_\perp^2 dm \vec{\omega} = I \vec{\omega}$		
BWGL:	$\vec{D} = \frac{d\vec{L}}{dt} = I \frac{d\vec{\omega}}{dt} = I \ddot{\vec{\omega}} \Rightarrow \ddot{\vec{\omega}} = \frac{\vec{D}}{I}; \vec{\omega} = \int \ddot{\vec{\omega}} dt = \frac{\vec{D}}{I} t + \vec{\omega}_0; \vec{\varphi} = \int \vec{\omega} dt = \frac{\vec{D}}{2I} t^2 + \vec{\omega}_0 t + \vec{\varphi}_0$		
Rollender Körper, kinetisch:	$D = I \dot{\omega} \Rightarrow mg \sin(\alpha) r = (I_s + mr^2) \frac{a}{r} \Rightarrow a = \frac{mg \sin(\alpha) r^2}{I_s + mr^2} = \frac{mg \sin(\alpha)}{I_s/r^2 + m}$		
Energie: $E_{pot} \triangleq E_{kin} + E_{rot} \Rightarrow mgs \sin(\alpha) = \frac{mv^2}{2} + \frac{I\omega^2}{2} = \frac{mv^2}{2} \left(1 + \frac{I\omega^2}{mv^2}\right) = \frac{mv^2}{2} \left(1 + \frac{I}{mr^2}\right) \Rightarrow (v^2)' = \left(\frac{2g \sin(\alpha)}{1 + \frac{I}{mr^2}} s\right)' = av + va = 2av \Rightarrow \dots$			

Kreisel

Trägheitstensor: $d\vec{L} = dm (\vec{\omega} \vec{r}_\perp^2 - \vec{r}_\perp (\vec{r}_\perp \cdot \vec{\omega}))$ (s.O.) $\Rightarrow \vec{L} = \int (\vec{\omega} \vec{r}_\perp^2 - \vec{r}_\perp (\vec{r}_\perp \cdot \vec{\omega})) dm = \int r^2 \begin{pmatrix} \omega_x \\ \omega_y \\ \omega_z \end{pmatrix} dm - \int (x\omega_x + y\omega_y + z\omega_z) \begin{pmatrix} x \\ y \\ z \end{pmatrix} dm$	
$L_x = \int r^2 \omega_x dm - \int (x^2 \omega_x + xy\omega_y + xz\omega_z) dm = \int (r^2 - x^2) \omega_x dm - \int xy\omega_y dm - \int xz\omega_z dm = I_{xx} \omega_x + I_{xy} \omega_y + I_{xz} \omega_z$	
$L_y = \int r^2 \omega_y dm - \int (xy\omega_x + y^2 \omega_y + yz\omega_z) dm = \int xy\omega_x dm - \int (r^2 - y^2) \omega_y dm - \int yz\omega_z dm = I_{yx} \omega_x + I_{yy} \omega_y + I_{yz} \omega_z$	
$L_z = \int r^2 \omega_z dm - \int (xz\omega_x + xy\omega_y + z^2 \omega_z) dm = \int xz\omega_x dm - \int yz\omega_y dm - \int (r^2 - z^2) \omega_z dm = I_{zx} \omega_x + I_{zy} \omega_y + I_{zz} \omega_z$	
$\vec{L} = \begin{pmatrix} I_{xx} & I_{xy} & I_{xz} \\ I_{yx} & I_{yy} & I_{yz} \\ I_{zx} & I_{zy} & I_{zz} \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} \omega_x \\ \omega_y \\ \omega_z \end{pmatrix} = \tilde{I} \cdot \vec{\omega}$	Energie: $E_{rot} = \frac{1}{2} dm v^2 = \frac{1}{2} dm (\vec{\omega} \times \vec{r})^2 = \frac{1}{2} (\omega^2 r^2 - (\vec{\omega} \cdot \vec{r})^2) dm = \frac{\vec{\omega}^2}{2} \int r^2 dm - \frac{1}{2} \int (\vec{\omega} \cdot \vec{r})^2 dm \Rightarrow$
$E_{rot} = \frac{1}{2} (\omega_x^2 + \omega_y^2 + \omega_z^2) \int r^2 dm - \frac{1}{2} \int (x\omega_x + y\omega_y + z\omega_z)^2 dm \Rightarrow$	
$E_{rot} = \frac{1}{2} (\omega_x^2 + \omega_y^2 + \omega_z^2) \int r^2 dm - \frac{1}{2} \int (x^2 \omega_x^2 + y^2 \omega_y^2 + z^2 \omega_z^2 + 2\omega_x \omega_y xy + 2\omega_x \omega_z xz + 2\omega_y \omega_z yz) dm \Rightarrow$	
$E_{rot} = \frac{1}{2} \omega_x^2 \int (r^2 - x^2) dm + \frac{1}{2} \omega_y^2 \int (r^2 - y^2) dm + \frac{1}{2} \omega_z^2 \int (r^2 - z^2) dm - \omega_x \omega_y \int xy dm - \omega_x \omega_z \int xz dm - \omega_y \omega_z \int yz dm \Rightarrow$	
$E_{rot} = \frac{1}{2} (\omega_x^2 I_{xx} + \omega_y^2 I_{yy} + \omega_z^2 I_{zz}) + \omega_x \omega_y I_{xy} + \omega_x \omega_z I_{xz} + \omega_y \omega_z I_{yz} = \frac{1}{2} \vec{\omega}^T \cdot \tilde{I} \cdot \vec{\omega}$	
Hauptträgheitsmomente	Diagonalisierung von \tilde{I} (i.e. löse $\tilde{I} - \lambda E = 0$) $\Rightarrow \vec{L} = \begin{pmatrix} I_a & 0 & 0 \\ 0 & I_b & 0 \\ 0 & 0 & I_c \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} \omega_a \\ \omega_b \\ \omega_c \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} I_a \omega_a \\ I_b \omega_b \\ I_c \omega_c \end{pmatrix} = \tilde{I}^* \cdot \vec{\omega}^*$
Energie:	$E_{rot} = \frac{1}{2} \vec{\omega}^{*T} \cdot \tilde{I}^* \cdot \vec{\omega}^* = \frac{1}{2} (\omega_a^2 I_a + \omega_b^2 I_b + \omega_c^2 I_c) = \frac{L_a^2}{2I_a} + \frac{L_b^2}{2I_b} + \frac{L_c^2}{2I_c} \Rightarrow$ Rotation um Achse mit $E_{min} \triangleq$ Achse mit I_{max} (r_{max})
Drallsatz	$\vec{D} = \left(\frac{d\vec{L}}{dt} \right)_R = \left(\frac{d\vec{L}}{dt} \right)_K + (\vec{\omega}_K + \vec{L}_K)$ Euler gleich $D_a = I_a \frac{d\omega_a}{dt} + (I_c - I_b) \omega_b \omega_c; D_b = I_b \frac{d\omega_b}{dt} + (I_a - I_c) \omega_c \omega_a; D_c = I_c \frac{d\omega_c}{dt} + (I_b - I_a) \omega_a \omega_b$
Nutation:	äußeres $\vec{D} = 0 \Rightarrow \vec{L} = \text{const.}$; Spitze von \vec{L} liegt auf Schnittpunkt von Trägheitsellipsoid und Kugel $L_x^2 + L_y^2 + L_z^2 = const.$
Präzession	sei $\vec{\omega} = \vec{L}$ und äußeres $\vec{D} = m\vec{g}$. Dann: $d\vec{L} = \vec{D} dt = L d\varphi \Rightarrow \vec{D} = L \frac{d\varphi}{dt} \Rightarrow mgr = L \omega_p \Rightarrow \omega_p = \frac{mgr}{L} = \frac{mgr}{I\omega}$

Elastische Körper

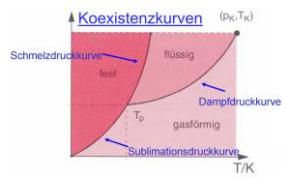
Hooke'sches Gesetz	$F = EA \frac{\Delta L}{L} \Leftrightarrow \frac{F}{A} = E \frac{\Delta L}{L} \Leftrightarrow \sigma = E \cdot \varepsilon$	$Elastizitätsmodul [E] = \frac{N}{m^2}; \text{ Zugspannung } [\sigma] = \frac{N}{m^2}; \text{ Rel. Dehnung } [\varepsilon] = 1$					
Biegepfeil	$s = \frac{L^3}{3EB} F$	Beiderseits eingespannt	$s_{max} = \frac{s}{16} \left(\text{weil } \frac{F}{2} \text{ auf } 2x \frac{l}{2} \right)$	Deform.-arbeit	$W_{Def} = V \int_0^e \sigma d\varepsilon = \frac{1}{2} EV\varepsilon^2$		
Flächenträgheitsmoment	$B = \iint z^2 dy dz; [m^4]$	Rechteck-balken:	$B = \frac{bd^3}{12} b = \Delta y$	Rund-Balken:	$B = \frac{\pi}{4} R^4$	Rohr:	$B = \frac{\pi}{4} (R_1^4 - R_2^4)$
Schubmodul	$G = \frac{\tau}{\alpha} \text{ mit } \vec{t} = \frac{F}{A}; \tau \dots \text{Scherspannung}$	Richt-moment	$D = -\frac{\pi GR^4}{2L} \varphi = -D_r \varphi$		$\frac{2G}{3K} = \frac{1-2\mu}{1+\mu}$		
Kompressionsmodul	$F = -KA \frac{\Delta V}{V} \Leftrightarrow \Delta p = -K \frac{\Delta V}{V} \Leftrightarrow K = -V \frac{\Delta p}{\Delta V} = -V \frac{dp}{dV}$	Kompressibilität:	$\kappa = \frac{1}{K}$	Poisson-zahl:	$\mu = \frac{\Delta d/d}{\Delta t/t}; \frac{\Delta V}{V_0} = \epsilon(1-2\mu)$		

Flüssigkeiten und Gase

Gasgleichung ideales Gas	$pV = Nk_B T = nRT$	$R = N_A k_B$	Hydrost Druck	$p(z) = \rho g(H-z)$	Barom. Höhenf.	$p(h) = p_0 e^{-\frac{\rho_0 gh}{p_0}}$	Auftrieb	$\vec{F}_A = -\vec{F}_{Gfl}; \text{ Eisberg: } \rho_{Eis} V_{Eis} g = \rho_W V_{Eis}^W g$
Statischer Druck:	$p = \frac{F_1}{A_1} = \frac{F_2}{A_2}; [Pa] = \left[\frac{N}{m^2} \right] = \left[\frac{kg}{ms^2} \right]$	Gesetz v. Hagen-Poiseuille: Strömung in Rohren					$I \equiv \frac{dV}{dt} = \frac{\pi r^4}{8\eta l} (p_1 - p_2); \left[\frac{m^3}{s} \right]$	
Euler Gleichg ideale Flüss.	$\frac{d\vec{u}}{dt} = \frac{\partial \vec{u}}{\partial t} + \frac{\partial \vec{u}}{\partial x} dx + \frac{\partial \vec{u}}{\partial y} dy + \frac{\partial \vec{u}}{\partial z} dz = \frac{\partial \vec{u}}{\partial t} + \frac{\partial \vec{u}}{\partial x} u_x + \frac{\partial \vec{u}}{\partial y} u_y + \frac{\partial \vec{u}}{\partial z} u_z = \frac{\partial \vec{u}}{\partial t} + \begin{pmatrix} \frac{\partial u_x}{\partial x} & \frac{\partial u_x}{\partial y} & \frac{\partial u_x}{\partial z} \\ \frac{\partial u_y}{\partial x} & \frac{\partial u_y}{\partial y} & \frac{\partial u_y}{\partial z} \\ \frac{\partial u_z}{\partial x} & \frac{\partial u_z}{\partial y} & \frac{\partial u_z}{\partial z} \end{pmatrix} \cdot \vec{u} \Rightarrow \frac{d\vec{u}}{dt} = \frac{\partial \vec{u}}{\partial t} + (\vec{u} \cdot \vec{\nabla}^T) \cdot \vec{u} \dots (1)$							
	$\vec{F} = \vec{F}_G + \vec{F}_p = m\vec{a} = \rho \Delta V \frac{d\vec{u}}{dt} \Rightarrow \frac{d\vec{u}}{dt} = \frac{\vec{F}_G + \vec{F}_p}{\rho \Delta V} = \frac{\rho \Delta V \vec{g} - \nabla p \cdot \Delta V}{\rho \Delta V} = \vec{g} - \frac{\nabla p}{\rho} \dots (2) \Rightarrow \frac{d\vec{u}}{dt} = \frac{\partial \vec{u}}{\partial t} + (\vec{u} \cdot \vec{\nabla}) \cdot \vec{u} = \vec{g} - \frac{\vec{\nabla} p}{\rho}$							
Navier-Stokes	$\rho \left(\frac{\partial \vec{u}}{\partial t} + (\vec{u} \cdot \vec{\nabla}) \cdot \vec{u} \right) = \rho \vec{g} - \nabla p + \eta \nabla^2 \vec{u}$	Visko-sität: $[\eta] = \frac{kg}{sm} = Pa \cdot s$ mit $F_r = -\eta A \left \frac{du}{dy} \right $	Reynolds-zahl	$Re = \frac{2E_{kin}}{W_{reibung}}$				
Stromdichte (Flussdichte)	$j = \rho \cdot \vec{u} = \frac{dm}{dv} \frac{dx}{dt} = \frac{dm/dt}{A}$	Massenstrom-stärke:	$I = jA = \frac{dm}{dt} = \rho \vec{u} A = - \int_A \rho \vec{u} \cdot dA$					
Kontinuitätsgleichung:	$-\frac{\partial M}{\partial t} = \int_A \rho \vec{u} \cdot d\vec{A} \stackrel{\text{Gauß}}{\cong} \int_V \vec{\nabla} \cdot (\rho \vec{u}) \cdot dV; -\frac{\partial M}{\partial t} = -\frac{\partial}{\partial t} \int_V \rho \cdot dV = - \int_V \frac{\partial \rho}{\partial t} \cdot dV \Rightarrow \frac{\partial \rho}{\partial t} + \vec{\nabla} \cdot (\rho \vec{u}) = 0$	Inkom press.	$\vec{\nabla} \cdot \vec{u} = 0$					
Dyn. Druck (Bernoulli):	$E = E_{pot} + E_{kin} = pV + \frac{1}{2} \rho V u^2 = const. \rightarrow p + p_s = p + \frac{1}{2} \rho u^2 = const.; p_s \dots \text{Staudruck}$							$u_1 A_1 = u_2 A_2$
Stokesches Gesetz	$F_R = -6\pi\eta R \cdot \vec{u}$	$F_G + F_A = F_R \Rightarrow \left(\frac{3}{4} \pi R^3 \right) (\rho_K - \rho_{FL}) g = 6\pi\eta R u_{end} \Rightarrow u_{end} = \frac{2R^2(\rho_K - \rho_{FL}) g}{9\eta}$						

Betrachtung auf Teilchenebene

Maxwellsche Geschw. Verteilung	$f(v) = \left(\frac{m}{2\pi k_B T} \right)^{\frac{3}{2}} \cdot 4\pi v^2 e^{-\frac{mv^2}{2k_B T}}$	Wahrsch. Geschw.	$u_w = \arg(\max(f(v))) = \sqrt{\frac{2k_B T}{m}}$					
Mittlere Geschw.:	$\bar{v} = \int_0^\infty v f(v) dv = \sqrt{\frac{8k_B T}{\pi m}} = \frac{2}{\sqrt{\pi}} u_w$	Mittleres Geschw. quadrat	$v_{rms} = \sqrt{\bar{v}^2} = \sqrt{\int_0^\infty v^2 f(v) dv} = \sqrt{\frac{3k_B T}{m}}$	Mittlere kinetische Energie	$\bar{E}_{kin} = \frac{f}{2} k_B T = \frac{m}{2} \bar{v}^2$			
Kalorische Zustandsgl.	$E_{kin} = \frac{1}{2} k_b T \text{ (pro Freiheitsgrad); } E_{kin} = \frac{f}{2} k_b T \text{ (pro Teilchen)} \rightarrow \bar{U} = \frac{f}{2} N k_B T = \frac{f}{2} nRT \text{ (für } N \text{ Teilchen od. } n \text{ Mol)}$							
Freiheitsgr. Fluide	$f = f_{trans} + f_{rot} + 2f_{vib}$	$f_{trans} = 3; f_{rot} = \begin{cases} 2 & \text{(lineares Molekül)} \\ 3 & \text{(nicht lin. Molekül)} \end{cases}; f_{vib} = \begin{cases} 3n-5 & \text{(lineares Molekül)} \\ 3n-6 & \text{(nicht lin. Molekül)} \end{cases}$						
Freiheitsgr. Festkoerper	$f = 2f_{vib} = 2(3n-6)$							
Mittlere Stoßzeit	$\tau \cong \frac{1}{\sqrt{2}n\sigma v_{rms}}; n = \frac{N}{V}; \sigma = \pi(r_1 + r_2)^2 = \pi d^2$	Mittlere freie Weglänge	$\Lambda \cong \frac{1}{\sqrt{2}n\sigma}$					



Reale Gase (Van-der-Waals-Gleichung)

$(p + \frac{n^2 a}{V^2})(V_m - nb) = nRT$	$a \dots \text{Stoffkonstante}$	Krit. Temp.:	$T_k = \frac{8a}{27Rb}$	Krit. Druck:	$p_k = \frac{a}{27b^2}$	Krit. Vol.:	$V_k = \frac{3b}{RT_k}$	Oberh. der kritischen Temp. kann Gas nicht verflüssigt werden.
Kalorische Zustandsgleichung:	$U = E_{kin} + E_{pot} = \frac{f}{2} RT - \frac{a}{V}$	Molare Schmelzw.	$A_{schm} = T \frac{dp}{dT} (V_{fl} - V_{fest})$	Boyle Temp.	$T_b = \frac{a}{bR}$	Bei T_b verh. sich Gas annähernd ideal		

²⁾ Abb. aus: Wolfgang Demtröder (2015): Experimentalphysik 1. Mechanik und Wärme. 7. Auflage. Springer, S. 215, mit Ergänzen durch den Autor.

Diffusion in Gasen und Wärmeleitung

Erstes Ficksches Gesetz (Diffusion in x-Richtung)	$j_x \equiv \frac{dN}{dA dt} \hat{e}_A = -D \frac{dn}{dx}; D = \frac{\Lambda \bar{v}}{3} = \frac{1}{n\sigma} \sqrt{\frac{8kT}{9\pi m}}$	allgemein: $\vec{j} = -D \operatorname{grad} n$	2. Ficksches Gesetz (Diffusionsgleichung)	$\frac{\partial n(x,t)}{\partial t} = D \frac{\partial^2 n(x,t)}{\partial x^2}$
j... Teilchenstromdichte $\left[\frac{1}{m^2 s} \right]$; N... Teilchenzahl; n... Teilchenkonz. $\left[\frac{1}{m^3} \right]$; D... Diff.konstante $\left[\frac{m^2}{s} \right]$; Λ ... mittl. freie Weglänge; σ ... Stoßquerschnitt				
Wärme- strom:	$I = \frac{dQ}{dt} = -\lambda A \frac{dT}{dx}; \left[\frac{J}{s} \right]$	Wärmelei- t-fähigkeit $[\lambda] = \left[\frac{W}{Km} \right]$	k- Wert $k = \frac{\lambda}{d}; \left[\frac{W}{Km^2} \right]$	Wärmeüber- gangszahl $\kappa \triangleq k; [\kappa] = \left[\frac{W}{Km^2} \right]$
Wärmewi- derst. / m^2	$\frac{1}{k_{ges}} = \sum \frac{1}{k_i} + \sum \frac{1}{\kappa_i}$	$\frac{\Delta T_i}{\Delta T_{ges}} = \frac{1/k_i}{1/k_{ges}} = \frac{k_{ges}}{k_i}$	Wärme- stromdichte $q = k\Delta T; \left[\frac{W}{m^2} \right]$	

Thermodynamik

1. HS	Jedes System besitzt eine innere Energie U (extensive Zustandsgröße). Diese kann sich nur über den Transport von mechanischer Arbeit W und Wärme Q über die Systemgrenzen ändern.				
Fundamen- talgleich- ung 1.HS	$dU = d'Q + d'W$ $dU = d'Q - p dV$ $dU = TdS - p dV$	d': Kein tota- les Differential (z.B. bei konstantem Druck)	$dU \dots \text{Zunahme inn. Energie}$ $d'Q \dots \text{Zugeführte Wärme}$ $d'W \dots \text{Zugeführte Arbeit}$	$U \dots \text{Zustandsgröße}$ $Q \dots \text{keine Zustandsgröße}$ $W \dots \text{keine Zustandsgröße}$	Zugeführte Wärme \Rightarrow Erhöhung Enthalpie H=U+pV
Isochor $V=\text{const.}$	$d'W = 0 \Rightarrow (dU)_V = d'Q = nc_v dT$	$c_v = \left(\frac{\partial U}{\partial T} \right)_V = \frac{f}{2} N k_B = \frac{f}{2} R \dots \text{spez. Molwärme} _V$	$\frac{p_2}{p_1} = \frac{T_2}{T_1}$	Zugeführte Wärme \Rightarrow Erhöhung von $U \approx Q \propto T$	
isobar $p=\text{const.}$	$(dH)_p = d'Q = dU - d'W = nc_v dT + p dV = nc_v dT + nR dT$	$c_p = \left(\frac{\Delta Q}{\Delta T} \right)_p = c_v + R = \frac{f}{2} R + R$	$\frac{V_2}{V_1} = \frac{T_2}{T_1}$ $\Delta W = \int_{V_1}^{V_2} p dV = p(V_2 - V_1) = nR(T_2 - T_1)$	Zugeführte Wärme \Rightarrow Erhöhung der Enthalpie $H=U+pV$	
isotherm $T=\text{const.}$	$dU = 0 \text{ (bei i.G. } dU \propto dT)$ $d'Q = -d'W$	$\Delta W = N k_B T \ln \frac{V_1}{V_2} = N k_B T \ln \frac{p_2}{p_1}$	$p_1 V_1 = p_2 V_2$	Zugeführte Wärme \Rightarrow Arbeit	
adiabat. $d'Q=0$	$d'Q = 0$ $dU = d'W$	$TV^{\kappa-1} = \text{const.}$ $pV^\kappa = \text{const.}$	$\kappa = \frac{c_p}{c_v} = \frac{f+2}{f}$	$\Delta W_{ad} = \frac{N k_B}{\kappa-1} (T_2 - T_1)$ $\frac{T_1}{T_0} = \left(\frac{V_0}{V_1} \right)^{\kappa-1} = \left(\frac{p_1}{p_0} \right)^{\frac{1}{\kappa}}$	
polytrop	$pV^n = \text{const.}; n = 0 \dots \text{isobar}; n = 1 \dots \text{isotherm}; n \rightarrow \infty \dots \text{isochor}; n = \kappa \dots \text{adiabat}$			$\Delta Q = mc_v \frac{n-\kappa}{n-1} (T_2 - T_1)$	
2. HS	$\eta = \frac{ \Delta W }{Q_{\text{zugef}}} = 1 - \frac{T_k}{T_w} < 1$	$Energie = Exergie + Anergie$ $\Delta Q_w = -\Delta W - \Delta Q_k$	Carnot-Prop.: $\frac{\Delta Q_w}{T_w} + \frac{\Delta Q_k}{T_k} = 0$	Clausius: $\oint \frac{d'Q}{T} = 0$	
3. HS	Entropie: Extensives Maß für Energie, die nicht für Arbeit verfügbar ist; für die Unordnung und die Multiplizität eines Systems.				
Entropie	$dS = \frac{d'Q_{\text{rev}}}{T}$; $\oint dS = 0$	$\Delta S = k_B \ln \frac{w_e}{w_a} \geq 0; S = k_B \ln W$	$W \dots \text{Anzahl mögl. Zustände}; S \dots \text{Zustandsgröße}$		
Fundamentalgl. („FG“)		Enthalpie H	Helmholtz'sche freie Energie F	Freie Enthalpie („Gibbs'sche freie Energie“) G	
Innere Energie = zugef. Wärme + zugef. Arbeit	$H \equiv U + pV$ $\xrightarrow{\text{abl,FG einsetz.}}$ $dH = T dS + p dV + V dp$	$F \equiv U - TS$ $\xrightarrow{\text{abl,FG einsetz.}}$ $dF = -S dT - p dV$	$G \equiv H - TS$ $G \equiv U + pV - TS$ $\xrightarrow{\text{abl,FG einsetz.}}$ $dG = -S dT + V dp$		
$dU = d'Q + d'W$ $dU = TdS - p dV$	dp=0: Energ., um U um du zu erh., wenn ein Teil der Energ. für p dV verw. wird.	Extensives thermod. Potential: $dF \leq 0$	Extensives thermod. Potential: $dF \leq 0$		

Schwingungen

Freie ungedämpfte Oszillatoren		Mathematisches Pendel	Physikalisches Pendel	Torsionspendel
Feder- pendel	$ma = -Dx$ $\ddot{x} + \omega_0^2 x = 0$	$\omega_0 = \sqrt{\frac{D}{m}} = \sqrt{\frac{g}{x_{\text{ruhe}}}}$	$ma = -mg \sin \varphi$ $\ddot{\varphi} + \omega_0^2 \varphi = 0$	$\omega_0 = \sqrt{\frac{g}{l}}$ $I\ddot{\varphi} = -mgd \sin \varphi$ $\ddot{\varphi} + \omega_0^2 \varphi = 0$
Freie gedämpfte Oszillatoren		Schwache Dämpfung: $\gamma < \omega_0 \Leftrightarrow \lambda_{1,2} = -\gamma \pm i\omega$		Log. Dekrement
Stokesch e Reibung	$ma = -bv - Dx$ $\ddot{x} + 2\gamma\dot{x} + \omega_0^2 x = 0$	$\omega_0 = \sqrt{\frac{D}{m}}; \gamma = \frac{b}{2m}$	$x(t) = e^{-\gamma t}(c_1 \cos \omega t + c_2 \sin \omega t) = e^{-\gamma t} A \cos(\omega t + \varphi);$ $A = \sqrt{c_1^2 + c_2^2}; \varphi = -\arctan \frac{c_2}{c_1}; \omega = \sqrt{\omega_0^2 - \gamma^2}$	$\delta = \gamma T = \ln \frac{x(t)}{x(t+\tau)}$ nach $\tau = \frac{1}{\delta}$ ist $A = A_0 \frac{1}{e^{\delta \tau}}$
Starke Dämpfung $\gamma > \omega_0$; $\lambda_{1,2} = -\gamma \pm \sqrt{\gamma^2 - \omega_0^2}$		Aperiodischer Grenzfall: $\gamma = \omega_0$; $\lambda_1 = \lambda_2 = \lambda$		
$x(t) = e^{-\gamma t}(c_1 e^{\alpha t} + c_2 e^{-\alpha t}); \alpha = \sqrt{\gamma^2 - \omega_0^2}$		$x(t) = e^{-\gamma t}(c_1 + c_2 t)$		
Erzwungene Schwingung		$ma = -bv - Dx + F_o \cos \omega t$	Phasenverschiebung	Amplitude
$ma = -bv - Dx + F_o \cos \omega t$ $\ddot{x} + 2\gamma\dot{x} + \omega_0^2 x = K \cos \omega t;$		$x(t) = A_1 e^{-\gamma t} \cos(\omega_1 t + \varphi) + A_2 \cos(\omega t + \varphi)$ $K = F_o/m; \omega_1 = \sqrt{\omega_0^2 - \gamma^2}; \omega_R = \sqrt{\omega_0^2 - 2\gamma^2}$	$\varphi = \arctan \left(-\frac{2\gamma\omega}{\omega_0^2 - \omega^2} \right)$	$A_2(\omega) = \frac{F_o/m}{\sqrt{(\omega_0^2 - \omega^2)^2 + (2\gamma\omega)^2}}$

Wellen

Ebene Welle in z-Richtung:	$\frac{\partial^2 \xi}{\partial z^2} = \frac{1}{v_{ph}^2} \frac{\partial^2 \xi}{\partial t^2}$	Allg Lsg: $\xi(z, t) = f(t - \frac{z}{v}) + g(t + \frac{z}{v})$	Longitudinal in festem Körper: $v_{ph}^2 = \frac{E}{\rho}$	Transversal in Festkörper: $v_{ph}^2 = \frac{G_m}{\rho}$				
Harm. Welle in z-Richtung:	$\xi(z, t) = A \sin(\omega(t - \frac{z}{v})) = A \sin(\omega t - \frac{\omega z}{v}) = A \sin(\omega t - \frac{2\pi f z}{v}) = A \sin(\omega t - \frac{2\pi k z}{\lambda}) = [A \sin(\omega t - kz); k = \frac{2\pi}{\lambda}]$ (Wellenzahl)							
Gassäule (nur longitudinal!)	$v_{ph}^2 = \frac{K_m}{\rho} = \frac{\kappa p}{\rho}; \quad K_m \text{ ... Komp. modul}$ $\kappa \dots \frac{c_p}{c_v} \text{ Adiabat. Idx.}$	Transversal, gesp. Saite: $v_{ph}^2 = \frac{F}{\mu} = \frac{\sigma}{\rho}; \quad \mu = \frac{m}{l}$	$\frac{p}{\rho} = \frac{pV}{nM} = \frac{nkT}{nm} = \frac{kT}{m} \Rightarrow v_{rms} = v_{ph}\sqrt{3}$					
Dispersion: $v_{ph} = f(\lambda)$	$v_{ph} = \frac{\omega}{k}; k = \frac{2\pi}{\lambda}$	Gruppen- geschw.: $v_G = \frac{d\omega}{dk} = v_{ph} - \lambda \frac{dv_{ph}}{d\lambda}$						
Stehende Welle	Freies Ende: $\xi(z, t) = 2A \cos(k_n z) \cos(\omega t)$ Festes Ende: $\xi(z, t) = 2A \sin(k_n z) \sin(\omega t)$	$k_n = \frac{2\pi}{\lambda}$	2x offen V 2x fest: $\lambda_n = \frac{2l}{n}; f_n = n \frac{v}{2l}; n \in \mathbb{N}_+$ 1x offen \wedge 1x fest: $\lambda_n = \frac{4l}{2n-1}; f_n = (2n-1) \frac{v}{4l}; n \in \mathbb{N}_+$					
Doppler:	Beob. zur Quelle Sender zum Beob.	$f = f_0 \frac{1+v_b/c}{1-v_s/c}$	Beob. von Quelle weg Sender von Beob. weg	$f = f_0 \frac{1-v_b/c}{1+v_s/c}$	Reflektor bewegt sich zum Beob.	$f = f_0 \frac{c+v}{c-v}$	vom Beob. weg :	$f = f_0 \frac{c-v}{c+v}$

Sonstiges

Kepler:	$\frac{T_1^2}{T_2^2} = \frac{a_1^3}{a_2^3}; \quad \frac{T^2}{a^3} = \frac{4\pi^2}{GM}$	Reibung:	$F_R = \mu F_N$	Wärmeausdehnung: $\frac{\Delta L}{L_0} = \alpha \Delta T; [\alpha] = \left[\frac{1}{K} \right]$	$V = V_0(1 + \alpha \Delta T)^3$ $V \approx V_0(1 + \gamma \Delta T)$ $\gamma = 3\alpha$	
	$ \vec{a} \times \vec{b} = \vec{a} \cdot \vec{b} \cdot \sin \alpha$ (0 wenn)	$ \vec{a} \cdot \vec{b} = \vec{a} \cdot \vec{b} \cdot \cos \alpha$ (0 wenn \perp)	$\vec{a} \times (\vec{b} \times \vec{c}) = \vec{b}(\vec{a} \cdot \vec{c}) - \vec{c}(\vec{a} \cdot \vec{b})$	$(\vec{a} \times \vec{b})^2 = a^2 b^2 - (\vec{a} \cdot \vec{b})^2$		