

Formelsammlung Physik 1 Kinematik

- Hilfsmittel für Klausur PH1 (SPO1) bzw. Teilprfg. der LKKB (SPO2) ab WS2012/13, Stand 15.1.12 kr
- Sammlung von Formeln ohne weitere Erklärung.
 - Ersetzt nicht das Verständnis der physikal. Zusammenhänge. • Ohne Anspruch auf Vollständigkeit
 - Ein paar Grundformeln und Formeln für einfache Spezialfälle sollten Ing.-Studis im Kopf haben!

Raum für handschriftliche Ergänzungen (Erkl. der Formelzeichen, Einheiten, Verweise auf Mathe-FS etc.)

Translation (1-d)	Bsp. konst. Beschl.	3-d	Rotation
$s = \int v dt$	$s = \frac{1}{2}at^2 + v_0t + s_0$	$\vec{r} = \int \vec{v} dt$	$\varphi = \int \omega dt$
$v = \frac{ds}{dt}, v = \int a dt$	$v = at + v_0$	$\vec{v} = \frac{d\vec{r}}{dt}, \vec{v} = \int \vec{a} dt$	$\omega = \frac{d\varphi}{dt}, \omega = \int \alpha dt$
$a = \frac{dv}{dt}$	$a = \text{const.}$	$\vec{a} = \frac{d\vec{v}}{dt}$	$\alpha = \frac{d\omega}{dt}$

Mittl. Geschw. ($t = 0 \dots t_{ges}$): $\bar{v} = \frac{s_{ges}}{t_{ges}}$ (allg. zeitl. Mittelwert einer Größe X: $\bar{X} = \frac{1}{T} \int_{t_0}^{t_0+T} X(t) dt$)

Normal- ($\vec{a} \perp \vec{v}$) u. Tangentialbeschl. ($\vec{a} \parallel \vec{v}$): $\vec{v}(t) = v(t) \cdot \vec{e}_t(t) \Rightarrow \vec{a}(t) = \frac{dv(t)}{dt} \cdot \vec{e}_t(t) + v(t) \cdot \frac{d\vec{e}_t(t)}{dt} = \vec{a}_{\parallel} + \vec{a}_{\perp}$

Kreisbewegung: $s = \varphi \cdot R, v = \dot{s} = \dot{\varphi} \cdot R = \omega \cdot R, a_{\parallel} = \dot{v} = \dot{\omega} \cdot R = \alpha \cdot R, a_{\perp} = a_{zp} = \omega^2 \cdot R = v^2/R$

Dynamik	Translation	Rotation
Masse Massenträgheitsmom.	m	J (Massepunkt: $J = mr^2$)
Impuls Drehimpuls	$\vec{p} = m\vec{v}$	$\vec{L} = J\vec{\omega}$ $\vec{L} = \vec{r} \times \vec{p}$
res. Kraft Drehmoment	$\vec{F}_{res} = \sum_i \vec{F}_i = \frac{d\vec{p}}{dt}$	$\vec{M}_{res} = \sum_i \vec{M}_i = \frac{d\vec{L}}{dt}$ $\vec{M} = \vec{r} \times \vec{F}$
für konst. m J	$\vec{F}_{res} = m\vec{a}$ (II. Newton Ges.)	$\vec{M}_{res} = J\vec{\alpha}$

spez. Kräfte: elast. Kraft (Feder): $F = -cx$, Torsion: $M = -c^* \varphi$, Haft-/Gleitreib. $F_R = \mu_{H/G} \cdot F_N$,

viskose Reib. $F_R = \eta \cdot A \cdot v/D$, schiefe Ebene: $F_H = mg \cdot \sin \varphi, F_N = mg \cdot \cos \varphi$,

Bew.-Gl. $F(x) = m\ddot{x}$; z.B. Masse/Feder: $F = -cx$, DGL: $\ddot{x} + \frac{c}{m}x = 0$, Lsg.: $x(t) = \hat{x} \cos(\omega_0 t + \varphi_0)$ mit $\omega_0^2 = \frac{c}{m}$

Impulserhaltungssatz (IES) | Drehimp.-Erhaltung (entspr. actio=reactio):

$\vec{p}_{tot} = \sum_i \vec{p}_i = \sum_i m_i \vec{v}_i = \text{const.}$ (nur innere Kräfte!) $\vec{L}_{tot} = \sum_i \vec{r}_i \times \vec{p}_i = \text{const.}$ (nur innere Momente!)

Schwerpunkt, SP-Geschw. $\vec{V}_{SP} : \vec{p}_{tot} = (\sum_i m_i) \cdot \vec{V}_{SP}, \vec{V}_{SP} = \frac{\sum_i m_i \vec{v}_i}{\sum_i m_i}$, SP-Position $\vec{R}_{SP} = \frac{\sum_i m_i \vec{r}_i}{\sum_i m_i}$

Arbeit und Energie: $W = \int \vec{F}_s \cdot d\vec{s}$, bei bel. Weg/veränderl. Kraft-Richtung: $dW = \vec{F} \cdot d\vec{s} = F_x dx + F_y dy$,

Linienintegral: $W_{AB} = \int_A^B \vec{F} \cdot d\vec{s}$, falls Weg als $y = y(x)$ geg.: $W = \int dW = \int_{x_A}^{x_B} (F_x + F_y \frac{dy}{dx}) dx$

Arbeit bei Beschl./kin. Energie: $E_{kin} = \int ma \cdot dx = \frac{1}{2}mv^2$, Lage-E.: $E_{Lage} = mgh$, Spann.-E.: $E_{sp} = \frac{1}{2}cx^2$

allg. Arbeit durch | potentielle E. im konserv. Kraftfeld $\vec{F}(\vec{r})$: $W_{AB} = \int_A^B \vec{F} \cdot d\vec{s} = E_{pot}(A) - E_{pot}(B)$

Energieerhaltungssatz (EES) der Mechanik: $E_{pot} + E_{kin} = \text{const.}$, Leistung: $P = \frac{dW}{dt}$

Translation	Rotation	Elast. Stoß (1-d = zentr., gerader elast. Stoß)
$W = \int F(x) dx$	$W = \int M(\varphi) d\varphi$	IES: $m_1 \vec{v}_1 + m_2 \vec{v}_2 = m_1 \vec{u}_1 + m_2 \vec{u}_2$
$E_{Trans} = \frac{1}{2}m\vec{v}^2 = \frac{\vec{p}^2}{2m}$	$E_{Rot} = \frac{1}{2}J\vec{\omega}^2 = \frac{\vec{L}^2}{2J}$	EES: $\frac{1}{2}m_1 \vec{v}_1^2 + \frac{1}{2}m_2 \vec{v}_2^2 = \frac{1}{2}m_1 \vec{u}_1^2 + \frac{1}{2}m_2 \vec{u}_2^2$
$P = \vec{F} \cdot \vec{v}$	$P = \vec{M} \cdot \vec{\omega}$	$\Rightarrow v_1 - v_2 = u_2 - u_1, u_1 = \frac{m_1 - m_2}{m_1 + m_2} \cdot v_1 + \frac{2m_2}{m_1 + m_2} \cdot v_2, u_2 = \dots (1 \leftrightarrow 2)$

Starrer Körper: kin. Energie: $E_{kin} = \frac{1}{2} \sum m_i \vec{v}_i^{*2} + \frac{1}{2} m_{ges} \cdot \vec{V}_{SP}^2 = E_{rot} + E_{trans}$, Rot.-E.: $E_{rot} = \frac{1}{2} \cdot J_S \cdot \omega^2$

Drehimp.: $\vec{L} = J_S \cdot \vec{\omega}$	<table border="0"> <tr> <td>Vol.-Integrale: $m_{ges} = \int \rho dV$</td> <td>Volumenelement:</td> </tr> <tr> <td>$x_{SP} = \frac{1}{m_{ges}} \int x \rho dV, J_S = \int r_P^2 \rho dV$</td> <td>$dV = dx dy dz$ (kart.K.)</td> </tr> <tr> <td></td> <td>$dV = r dr d\varphi dz$ (Zyl.k.)</td> </tr> <tr> <td></td> <td>$dV = r^2 \sin \vartheta dr d\varphi d\vartheta$ (Polark.)</td> </tr> </table>	Vol.-Integrale: $m_{ges} = \int \rho dV$	Volumenelement:	$x_{SP} = \frac{1}{m_{ges}} \int x \rho dV, J_S = \int r_P^2 \rho dV$	$dV = dx dy dz$ (kart.K.)		$dV = r dr d\varphi dz$ (Zyl.k.)		$dV = r^2 \sin \vartheta dr d\varphi d\vartheta$ (Polark.)
Vol.-Integrale: $m_{ges} = \int \rho dV$		Volumenelement:							
$x_{SP} = \frac{1}{m_{ges}} \int x \rho dV, J_S = \int r_P^2 \rho dV$	$dV = dx dy dz$ (kart.K.)								
	$dV = r dr d\varphi dz$ (Zyl.k.)								
	$dV = r^2 \sin \vartheta dr d\varphi d\vartheta$ (Polark.)								
Massenträg.moment $J_S = \sum_i m_i r_i^2$									

Massenträgheitsmomente: Zylinder (Rot. um Zyl.-Achse), dünnw.: $J_S = mR^2$, Vollzyl.: $J_S = \frac{1}{2}mR^2$,

Hohlzyl.: $J_S = \frac{1}{2}m(R_a^2 + R_i^2)$, Vollkugel: $J_S = \frac{2}{5}mR^2$, dünnw. Hohlk.: $J_S = \frac{2}{3}mR^2$, dünner Stab: $J_S = \frac{1}{12}mL^2$,

Quader (Achse senkr. zu B u. L): $J_S = \frac{1}{12}m(B^2 + L^2)$, Rot.körper: $J_S = 2\pi \rho \int_0^R r^3 h(r) dr$ oder $J_S = \frac{1}{2} \pi \rho \int_0^H r(z)^4 dz$.

Steiner: $J_p = J_S + ma^2$, Drehimp. starrer K.: $\vec{L} = J\vec{\omega}$, nur für HTA ist $\vec{L} \parallel \vec{\omega}$, Kreisel, Präzession: $\omega_p = \left| \frac{\vec{M}}{\vec{L}} \right|$