

Kinematik

Koordinatenumwandlungen:
 Kartesisch ↔ Zylinderkoordinaten:

$$\begin{aligned} x &= \cos(\varphi) \cdot \rho \\ y &= \sin(\varphi) \cdot \rho \\ z &= z \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \rho &= \sqrt{x^2 + y^2} \\ \varphi &= \arctan\left(\frac{y}{x}\right) \\ z &= z \end{aligned}$$

Fallunterscheidung:

- $x, y > 0$: $\varphi = \arctan(\frac{y}{x})$
- $x < 0, y$ beliebig: $\varphi = \arctan(\frac{y}{x}) + 180^\circ$
- $x > 0, y < 0$: $\varphi = \arctan(\frac{y}{x}) + 360^\circ$

Einheitsvektoren:

$$\begin{aligned} \underline{e}_\rho &= \cos(\varphi) \underline{e}_x + \sin(\varphi) \underline{e}_y \\ \underline{e}_\varphi &= -\sin(\varphi) \underline{e}_x + \cos(\varphi) \underline{e}_y \\ \underline{e}_z &= \underline{e}_z \end{aligned}$$

Kartesisch ↔ Kugelkoordinaten:

$$\begin{aligned} x &= \rho \cdot \sin(\theta) \cdot \cos(\varphi) \\ y &= \rho \cdot \sin(\theta) \cdot \sin(\varphi) \\ z &= \rho \cdot \cos(\theta) \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \rho &= \sqrt{x^2 + y^2 + z^2} \\ \varphi &= \arctan\left(\frac{y}{x}\right) \\ \theta &= \arccos\left(\frac{z}{\rho}\right) \end{aligned}$$

Einheitsvektoren:

$$\begin{aligned} \underline{e}_1 &= \underline{e}_x \sin \theta \cos \varphi + \underline{e}_y \sin \theta \sin \varphi + \underline{e}_z \cos \theta \\ \underline{e}_2 &= \underline{e}_x \cos \theta \cos \varphi + \underline{e}_y \cos \theta \sin \varphi - \underline{e}_z \sin \theta \\ \underline{e}_3 &= -\underline{e}_x \sin \varphi + \underline{e}_y \cos \varphi \end{aligned}$$

Starre Körper (SK)

$\overline{PQ} = \text{const. } \forall P, Q \in \text{SK}$

Freiheitsgrad (# unabhängige Bewegungen)

= # Rotationsgeschw. + # Translationsgeschw.

$f = n - b$

n = Summe der Freiheitsgrade der einzelnen SK
 b = Summe der Bindungsgleichungen

f in $\mathbb{R}^2$	f in $\mathbb{R}^3$	Objekt
2	3	Punkt
3	5	Stab
3	6	beliebiger SK

* Bindungsgleichungen:

- A : 2
- B : 1
- Gelenk: (# verb. SK - 1) · 2
- Einspannung: 3
- Rollen ohne Gleiten: 2

Geschwindigkeit (v) / Schnelligkeit (v):

$$\underline{v}(t) = \dot{\underline{r}}(t)$$

$$v = |\underline{v}|$$

Kartesisch: $\underline{r} = x \underline{e}_x + y \underline{e}_y + z \underline{e}_z$
 $\Rightarrow \underline{v} = \dot{x} \underline{e}_x + \dot{y} \underline{e}_y + \dot{z} \underline{e}_z, \quad v = |\underline{v}| = \sqrt{\dot{x}^2 + \dot{y}^2 + \dot{z}^2}$

Zylindrisch: $\underline{r} = \rho \underline{e}_\rho + z \underline{e}_z$
 $\Rightarrow \underline{v} = \dot{\rho} \underline{e}_\rho + \rho \dot{\varphi} \underline{e}_\varphi + \dot{z} \underline{e}_z = \dot{\rho} \underline{e}_\rho + \rho \dot{\varphi} \underline{e}_\varphi + \dot{z} \underline{e}_z$
 $v = |\underline{v}| = \sqrt{\dot{\rho}^2 + \rho^2 \dot{\varphi}^2 + \dot{z}^2}$

Sdp G: $\underline{v}_P' = \underline{v}_Q'$

$\Rightarrow \underline{v}_P \cdot \underline{r}_{PQ} = \underline{v}_Q \cdot \underline{r}_{PQ}$

$\Rightarrow (\underline{v}_P - \underline{v}_Q) \cdot \underline{r}_{PQ} = (\underline{r}_P - \underline{r}_Q) \cdot (\underline{v}_P - \underline{v}_Q) = 0$

Δ alle SKs erfüllen Sdp G.

Ebene Bewegung:

- alle $\underline{v}$ parallel zu geg. Ebene ($v_z = 0$)
- alle Pkte auf Normalen zur Ebene besitzen gleiche $\underline{v}$.
- Ebene Bewegung ist momentan immer:

i) Translation: $\underline{v}_P = \underline{v}; \forall P (\underline{v}_P = \underline{v}_Q)$

ii) Rotation: $\underline{v}_P = \underline{v}_Q = 0$
 ↳ PQ ist Rotationsachse

Satz vom Momentanzentrum:

$$\underline{v}_P = \underline{w} \times \underline{r}_P$$

$$\underline{v}_P = \underline{w} \cdot \underline{r}_P \quad \text{wenn } \underline{w} \perp \underline{r} \text{ immer in 2D.}$$

$\underline{w}$ = Rotationsgeschwindigkeit, $\omega = \dot{\theta}$

$\underline{r}_P$ = Verbindungsgerade vom MZ zu P.

($\underline{v}$ ist immer $\perp$ zu $\underline{r}$ und $\underline{w}$.)

Polbahn = Bewegung des MZ.

Parallelogrammregel:

$\underline{w}_1 = \underline{w}_3$
 $\underline{w}_2 = \underline{w}_4$

Räumliche Bewegungen:

Kreiselung: momentan eine Rotation (ein Pkt. bleibt fix).

Kreiselung + Translation $\Rightarrow$

SK-Formel:

$$\underline{v}_A = \underline{v}_B + \underline{w} \times \underline{r}_{BA}$$

Kinemate: $\{\underline{v}_B, \underline{w}\}$

$\underline{v}_B$: Translationsgeschwindigkeit des Pkt. B
 $\underline{w}$: Rotationsgeschwindigkeit des SK

Invarianten: überall gleich im SK

vektorielle Invariante: $\underline{I}_1 = \underline{w}$

skalare Invariante: $\underline{I}_2 = \underline{w} \cdot \underline{v}_B$

	$\underline{I}_2 = 0$	$\underline{I}_2 \neq 0$
$\underline{I}_1 = 0$	Translation / Stillstand	—
$\underline{I}_1 \neq 0$	Rotation	Schraubung

Zentralachse = Achse in Richtung von $\underline{w}$.

Kräfte: Resultierende Kraft R:

$$\underline{R} = \sum_i \underline{F}_i$$

(unabhängig vom Bezugspunkt).

• zwei Kräfte sind statisch äquivalent, wenn sie in Betrag und Wirkungslinie übereinstimmen und am gleichen SK angreifen.

Moment:

$$\underline{M}_0(P) = \underline{r}_{OP} \times \underline{F}_P$$

(M von P bezüglich O)

$\underline{r}$: OP
 P: Angriffspunkt der Kraft
 O: Bezugspunkt

⚠ Momente sind vom Bezugssystem und vom Bezugspunkt abhängig.

$M_0 = \pm dF$ d = kürzester Abstand von zur Wirkungslinie

Wenn $R = 0$, dann ist das resultierende Moment unabhängig vom Bezugspunkt

$$\underline{M}_0 = \sum_{i=1}^n \underline{r}_i \times \underline{F}_i = \left(\sum_{i=1}^n \underline{M}_0(P_i) \right) + \underline{M}_{\text{Körper}}$$

↳ res. Moment bezüglich Pkt O.

$\underline{M}_P = \underline{M}_0 + \underline{r}_{PO} \times \underline{R}$ Transformationsregel

Leistung:

Leistung einer Kraft: $P = \underline{F} \cdot \underline{v}_Q$

Q: Angriffspunkt der Kraft

Leistung eines Moments: $P = \underline{M}_0 \cdot \underline{w}$

Gesamtleistung: im Falle einer reinen Rotation

$$P_{\text{tot}} = \sum_i \underline{F}_i \cdot \underline{v}_i + \sum_i \underline{M}_i \cdot \underline{w}_i = \sum_i P_i$$

falls Kinemate $\{\underline{v}_B, \underline{w}\}$ bekannt: $P_{\text{tot}} = \underline{R} \cdot \underline{v}_B + \underline{M}_B \cdot \underline{w}$

⚠ gilt nur für Betrachtung von einem SK!

⚠ Kräfte dürfen entlang Wirkungslinie verschoben werden!

Äquivalenz & Reduktion v. Kräftegruppen:

statische Äquivalenz: $P(\{\underline{F}_i\}) = P(\{\underline{G}_i\})$

$\forall$ SK-Bewegungen

2 Kräftegruppen sind statisch äquivalent wenn:

- Die Resultierende & das resultierende Moment gleich sind
- Sie vektoriell gleich sind & ihre Wirkungslinien übereinstimmen.

Dyname einer Kräftegruppe: $\{\underline{R}, \underline{M}_0^{\text{tot}}\}$ bezüglich Pkt. O

$\underline{R}$: Resultierende Kraft, bezugspunktunabhängig

$\underline{M}_0$: Moment bzg. des Pkt O

Invarianten: (überall gleich im SK)

vektorielle Invariante: $\underline{I}_1 = \underline{R}$ (unabhängig von Bezugspunkt)

skalare Invariante: $\underline{I}_2 = \underline{R} \cdot \underline{M}_0^{\text{tot}}$

- Nullsystem: $\underline{R} = 0; \underline{M}_0 = 0$ ($\underline{I}_1 = 0, \underline{I}_2 = 0$)
- Kräftepaar / Moment: $\underline{R} = 0; \underline{M}_0 \neq 0$ ($\underline{I}_2 = 0$)
- Einzelkraft: $\underline{R} \neq 0; \underline{I}_2 = 0$
- Schraube: $\underline{I}_2 \neq 0$

Statik

Statische Bestimmtheit:

- statisch bestimmt: # GGW = # Unbekannte (Bindungskräfte)
- statisch unbestimmt: # GGW > # Unbekannte

Kinematische Bestimmtheit:

- kinematisch bestimmt: $f = 0$ (keine Bewegung)
- kinematisch unbestimmt: $f > 0$ (mögliche Bewegungen)

$\Rightarrow f = 0$ statisch bestimmt, kinematisch bestimmt

$f < 0$ statisch unbestimmt, kinematisch bestimmt

$f > 0$ statisch unbestimmt, kinematisch unbestimmt

Grad der statischen Unbestimmtheit = $b - n$

Hauptsatz der Statik:

In einer Ruhelage muss gelten:

$$\underline{R} = \underline{0}; \underline{M}_0 = \underline{0} \quad *$$

$\underline{R} = \underline{0}$: Komponentenbedingungen

$\underline{M}_0 = \underline{0}$: Momentenbedingungen

$\hookrightarrow$ Bezugspunkt egal, da $\underline{R} = \underline{0}$

Zusatzbedingungen: Reibung, Seil, Kippen, ...

* Bedingung ist für bewegliche/deformierbare Körper und Systeme aus mehreren SK notwendig aber nicht hinreichend (Ruhelage $\Rightarrow \underline{R} = \underline{0} = \underline{M}_0$, $\Leftarrow$), für einzelne SK notwendig und hinreichend ($\Leftrightarrow$)

Gleichgewichtsbedingungen:

$$\begin{cases} KB(x) = 0 = \dots \\ KB(y) = 0 = \dots \\ KB(z) = 0 = \dots \end{cases} \begin{cases} MB(x) = 0 = \dots \\ MB(y) = 0 = \dots \\ MB(z) = 0 = \dots \end{cases}$$

nur in 3D

Prinzip der virtuellen Leistungen (PdvL)

$$\tilde{P} = \tilde{P}^{(i)} + \tilde{P}^{(a)} = 0, \quad \forall \{\tilde{v}\} \Leftrightarrow \text{Ruhelage}$$

$\{\tilde{v}_0, \tilde{v}_i\}$: virtueller Bewegungszustand

$$\text{PdvL: } \tilde{P}_{\text{tot}} = \sum_i \underline{F}_i \cdot \tilde{\underline{v}}_i + \sum_i \underline{M}_i \cdot \tilde{\underline{\omega}}_i = 0 \quad *$$

PdvL für Stabkräfte:

1. Stab mit gesuchter Stabkraft entfernen und Stabkraft einführen
2. virtuelle Bewegung einführen i.d.R. Rotation um Festlager
3. nötige (Winkel-)Geschwindigkeiten berechnen
4. Gesamtleistung der Bewegung berechnen und gleich null setzen. (*)
5. Nach gesuchter Stabkraft auflösen.
6. Bestimmen, ob Druckstab oder Zugstab: Da Stabkraft so eingeführt wurde:



$$\begin{aligned} S_3 \geq 0 &\Rightarrow \text{Zugstab} \\ S_3 \leq 0 &\Rightarrow \text{Druckstab} \end{aligned}$$

Kräftechnitt:

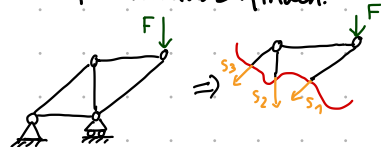
mehrere Stabkräfte gleichzeitig bestimmen.

- ① System dort "schneiden", wo man die Stabkräfte bestimmen will.

- ② alle Kräfte im Freischnitt einzeichnen: $\hookrightarrow$ äussere Kräfte

$\hookrightarrow$ innere Kräfte (greifen an Schnittstellen an)

- ③ HS anwenden, um die gesuchten Kräfte herauszufinden.



Knotengleichgewicht:

alle Stabkräfte eines Systems bestimmen

- ① alle Knoten freischneiden
- ② alle an diesem Knoten angreifenden Kräfte einzeichnen.

$\hookrightarrow$ äussere Kräfte (Bindungskräfte)

$\hookrightarrow$ innere Kräfte (Stabkräfte)

- ③ HS anwenden, um die gesuchten Kräfte herauszufinden



Kippen:



Die Gruppe aus verteilten (parallelen) Normalkräften ist statisch äquivalent zu einer Einzelkraft $\underline{N}$ mit unbekanntem Angriffspunkt.

$\Rightarrow$ Angriffspunkt aus GGW bestimmen

Standfläche: kleinste konvexe Fläche, die die Berührungsfäche umschließt.

Kippbedingung: Ein System ist standfest (kein Kippen), wenn der Angriffspunkt der Normalkraft innerhalb der Standfläche liegt.

Reibung:

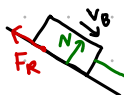
Haftreibung ($v_B = 0$)

$$|\underline{F}_R| \leq \mu_0 |\underline{N}|$$

liefert erst nachträglich ein Kriterium dass Ruhe wirklich möglich ist.

Gleitreibung ($v_B \neq 0$)

$$|\underline{F}_R| = \mu_1 |\underline{N}| \quad \text{bzw.} \quad \underline{F}_R = -\mu_1 |\underline{N}| \frac{\underline{v}_B}{|\underline{v}_B|}$$



liefert zusätzliche Gleichung

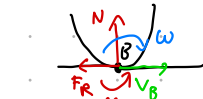
Rollwiderstandsgesetz

Ruhe:

$$|\underline{M}_f| \leq \mu_2 |\underline{N}| \quad \text{zusätzliches Kriterium}$$

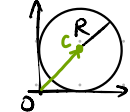
Bewegung:

$$|\underline{M}_f| = \mu_2 |\underline{N}| \quad \text{bzw.} \quad \underline{M}_f = -\mu_2 |\underline{N}| \frac{\underline{\omega}}{|\underline{\omega}|}$$

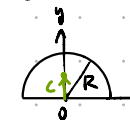


ideal roll: $\mu_0 = \infty$; $\mu_2 = 0$ (z.B. Zahnrad)

Schwerpunkt berechnung:



$$\underline{r}_c = \left(\frac{R}{R} \right) \quad A = \pi R^2$$



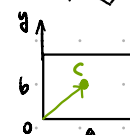
$$\underline{r}_c = \left(\frac{0}{\frac{4R}{3\pi}} \right) \quad A = \frac{1}{2} \pi R^2$$



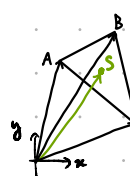
$$\underline{r}_c = \left(\frac{\frac{4}{3\pi} R}{\frac{4}{3\pi} R} \right) \quad A = \frac{1}{4} \pi R^2$$



$$\underline{r}_c = \left(\frac{\frac{2}{3} R \cdot \frac{\sin \alpha}{\alpha}}{0} \right) \quad A = \alpha R^2 \quad [\alpha] = \text{RAD}$$



$$\underline{r}_c = \left(\frac{a/2}{b/2} \right) \quad A = a \cdot b$$



$$\underline{r}_c = \frac{\underline{a} + \underline{b} + \underline{c}}{3} \quad A = \frac{1}{2} AC \cdot h_B$$

zusammengesetzte Flächen

bei homogener Masseverteilung:

$$\underline{r}_m = \frac{1}{m} \sum_{i=1}^n m_i \underline{r}_i \Leftrightarrow \underline{r}_A = \frac{1}{A} \sum_{i=1}^n A_i \underline{r}_i$$

$$\text{bzw. } x_s = \frac{\sum_i x_i \cdot A_i}{\sum_i A_i}, \quad y_s = \frac{\sum_i y_i \cdot A_i}{\sum_i A_i}$$

Körper mit verschiedenen Dichten:



$$\underline{r}_c = \frac{1}{\sum_{i=1}^N \gamma_i A_i} \sum_{i=1}^N \gamma_i \underline{r}_{c_i} A_i$$

z.B.: $\underline{r}_c = \frac{\gamma_1 \underline{r}_{c1} A_1 + \gamma_2 \underline{r}_{c2} A_2}{\gamma_1 A_1 + \gamma_2 A_2}$

Kräftenmittelpunkt C: $(\underline{r}_A = \underline{r}_{\text{on}})$

$$\underline{r}_c = \frac{1}{R} \sum_{i=1}^N \underline{F}_i \underline{r}_i \quad \text{mit } R = \sum_{i=1}^N \underline{F}_i$$

auch Schwerpunkt / Massenmittelpunkt

Lagerreaktionen (2D):

3D:

Auflager (einseitig) <i>Loslager</i>		
Auflager (beidseitig) <i>Loslager</i>		
Auflager (beidseitig) <i>Kurzes Querlager Loslager</i>		
Gelenk <i>Festlager</i>		
Gelenk		
Gelenk (zwei gelenkig verbundene Balken)		
Einspannung keine Rotation möglich		
Faden / Seil		
Pendelstütze (Modellannahme: äussere Kräfte nur in den Gelenken)		
Parallelführung		
Langes Querlager, Schiebehülse		
Längs- und kurzes Querlager		

Dipolmoment: $N = \sum_{i=1}^N F_i \cdot r_i$ (Skalar)
 $\underline{M} = \underline{N} \times \underline{e}$ ($\underline{e}$ von $\underline{R}$)
 N/Moment unabhängig von Bezugspkt.

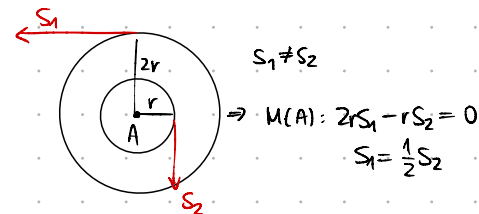
beim E-Feld:

$$\underline{E} = E \cdot \underline{e}, \quad \underline{N} = E \cdot \underline{P},$$

$$B = 0 \Rightarrow \text{Gesamtladung} = 0$$

$$\underline{F}_i = q_i \cdot \underline{E}, \quad \underline{P} = \sum_{i=1}^N q_i \cdot \underline{r}_i = \text{Dipolmoment der Punktladungsgruppe}$$

$$\underline{M} = \underline{N} \times \underline{e} = E \cdot \underline{P} \times \underline{e}$$



Flaschenzüge

in statik:

1. HS

2. PdvL

3. (Notfall)

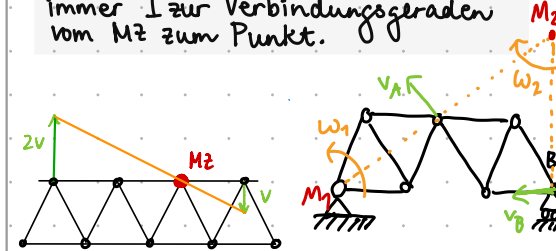
$$F_z = \frac{1}{n} \cdot F_G$$

$n = \#$ tragende Seile

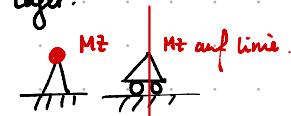


Momentanzentrum finden:

$\Rightarrow$ Mittels Normalen von $\underline{v}$ von Pkten, die zu mehreren SK's gehören, die MZ's der weiteren SK's finden (durch Konstruktion) $\hookrightarrow \underline{v}$ ist immer $\perp$ zur Verbindungsgeraden vom MZ zum Punkt.



Lager:



Dynamik: Beschleunigung:

$$\underline{a} = \underline{\dot{v}} = \underline{\ddot{r}}$$

Kartesisch:

$$\underline{a} = \ddot{x}\underline{e}_x + \ddot{y}\underline{e}_y + \ddot{z}\underline{e}_z$$

in Zylinderkoordinaten:

$$\underline{a} = \underline{\dot{v}} = \underline{\ddot{r}} = (\ddot{\rho} - \rho\dot{\varphi}^2)\underline{e}_\rho + (\rho\ddot{\varphi} + 2\dot{\rho}\dot{\varphi})\underline{e}_\varphi + \ddot{z}\underline{e}_z$$

Kreisbewegung: ($r = \text{konstant}$) $\dot{r} = \ddot{r} = 0$

$$\underline{v} = r\dot{\varphi}\underline{e}_\varphi$$

$$\underline{a} = -r\dot{\varphi}^2\underline{e}_r + r\ddot{\varphi}\underline{e}_\varphi$$

$r\dot{\varphi}^2 = \frac{v^2}{r}$: radial nach innen gerichtet

$r\ddot{\varphi}$: tangentielle Komponente

Trägheitskräfte, PdvL:

↳ fiktiv, verletzen das Reaktionsprinzip.

Trägheitskraftdichte: $\underline{f}^{(t)} = -\rho \underline{a}$

ρ : spezifische Masse, Dichte $\rho = \rho(\underline{a})$

Trägheitskraft: $d\underline{F} = -\rho \underline{a} dV = -\underline{a} dm$

$$\underline{F}^{(t)} = \iiint_V d\underline{F}^{(t)} = -m \cdot \underline{a}$$

PdvL: $\tilde{\mathcal{P}}^{(i)} + \tilde{\mathcal{P}}^{(a)} + \tilde{\mathcal{P}}^{(t)} = 0, \forall \{\vec{v}\}$

Inertialsystem: wenn $v = \text{konst.} \Leftrightarrow \underline{a} = 0$
 ↳ wie Statikaufgabe behandeln.
 ↳ PdvL gilt.

Masselose Systeme: Methoden der Statik ✓

Newton'sches Bewegungsgesetz:

$$m\underline{a} = \underline{R} \quad \text{gilt } \forall \text{ Massepunkte}$$

Komponentenweise:

$$\sum F_x = m\ddot{x} \quad \sum F_y = m\ddot{y}$$

→ ergeben DGL.

↳ Anfangsbedingungen nötig!

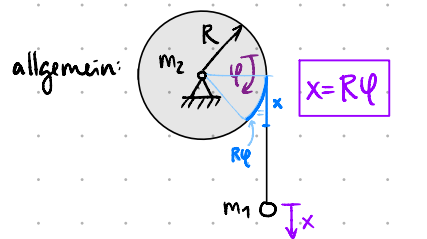
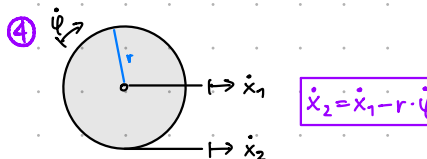
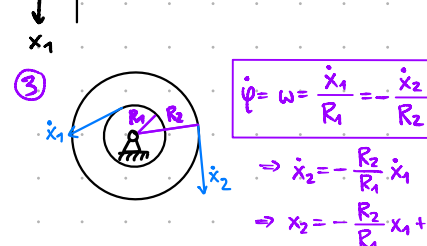
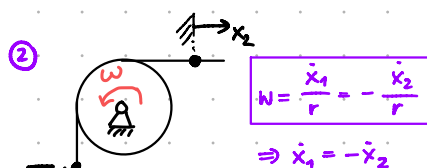
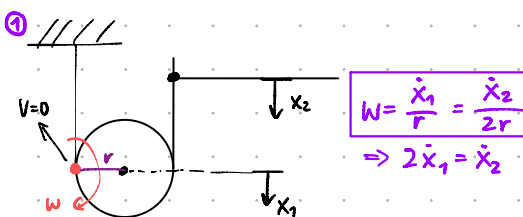
↳ oft: $\begin{cases} x(0) = 0 \\ \dot{x}(0) = 0 \text{ oder } \dot{x}(0) = v_0 \end{cases}$

→ falls mehrere Körper → für jeden Körper aufstellen!

Kinematische Relationen:

→ mehr Koordinaten als Freiheitsgrad, so sind diese voneinander abhängig.

→ Punkte finden, wo man kinematische Relationen aufstellen kann. Oft bei Rollen



$\omega = \dot{\varphi}$ = Rotationsgeschwindigkeit = Kreisfrequenz.

$$\omega = 2\pi f = \frac{2\pi}{T} = \dot{\varphi} = \frac{d\varphi}{dt} \quad \omega = \frac{\varphi}{t} \rightarrow \varphi(t) = \omega t$$

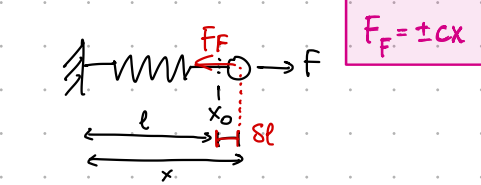
$$T = \frac{2\pi}{\omega} = \text{Periodendauer, } [T] = s$$

Feder:

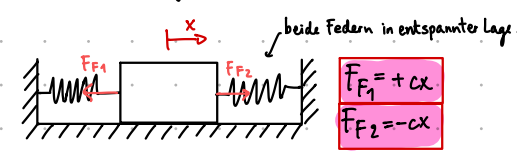
$$\text{Federgesetz: } |\underline{F}| = c|\underline{s}|$$

s : Verlängerungsstrecke ($s = x - l$)

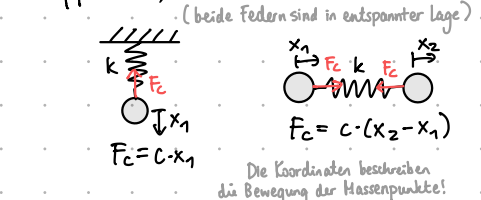
c : Federkonstante



Vorzeichen aufpassen:

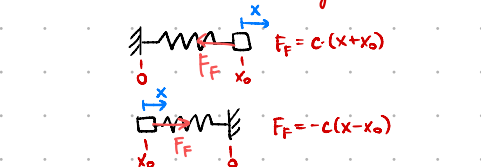


aufpassen, wo die Koordinate ist:

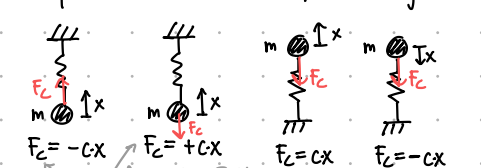


aufpassen, wo die entspannte Lage der Feder ist:

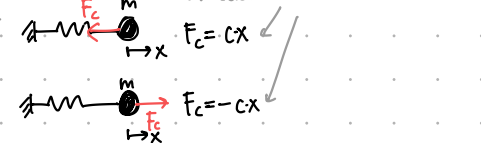
hier ist die entspannte Länge der Feder bei 0.



Beispiele: (Feder alle in entspannter Lage):



Federkraft in andere Richtung eingezeichnet → Vorzeichenwechsel!



Bem: Feder verringern den Freiheitsgrad eines Systems nicht.

Differentialgleichungen:

Ansätze:

$$\ddot{x} = b \Rightarrow x(t) = \frac{b}{2}t^2 + a_1t + a_2$$

$$\ddot{x} = b - \omega^2 x \Rightarrow x(t) = \frac{b}{\omega^2} + a_1 \cos(\omega t) + a_2 \sin(\omega t)$$

$$\ddot{x} = b + \omega^2 x \Rightarrow x(t) = -\frac{b}{\omega^2} + a_1 e^{\omega t} + a_2 e^{-\omega t}$$

a_1 und a_2 sind Konstanten und müssen aus den Anfangsbedingungen bestimmt werden.

wichtige Gleichungen

Federschwinger:

$$m\ddot{x} = mg - kx \Leftrightarrow m\ddot{x} + kx = mg \Leftrightarrow \ddot{x} + \left(\frac{k}{m}\right)x = g \Rightarrow \ddot{x} + \omega^2 x = g$$

Lösungsansatz:
 $x(t) = C_1 \cos(\omega t) + C_2 \sin(\omega t) + \frac{g}{\omega^2}$

Physikalischer Pendel:

$$\ddot{\varphi} + \frac{3}{2} \frac{g}{l} \sin \varphi = 0$$

Mathematischer Pendel:

$$\ddot{\varphi} + \frac{g}{l} \sin \varphi = 0$$

freier Fall:

$$y(t) = \frac{1}{2}gt^2, \text{ da } \ddot{y} = g$$

Newton'sches Bewegungsgesetz:

$\underline{ma} = \underline{R}$ gilt $\forall$ Massepunkte

Komponentenweise:

$\Sigma F_x = m\ddot{x}$ $\Sigma F_y = m\ddot{y}$

→ ergeben DGL.
→ Anfangsbedingungen nötig!
→ oft: $\begin{cases} x(0)=0 \\ \dot{x}(0)=0 \text{ oder } \dot{x}(0)=v_0 \end{cases}$
→ falls mehrere Körper → für jeden Körper aufstellen!

Impuls:

Impuls: $\underline{p} = m \cdot \underline{v}$

Impulssatz: $\underline{\dot{p}} = \underline{R} = \frac{d}{dt}(m\vec{v})$

Erhaltungssatz: wenn $\underline{\dot{p}} = 0$:
→ Impuls bleibt erhalten

$E_{kin} = \frac{1}{2}mv^2$

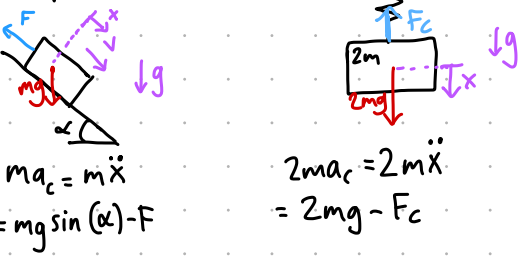
Anwendung: gleich wie Newton'sches Bewegungsgesetz.
→ $\underline{R} = m\ddot{a}$

Massenmittelpunktsatz: $\underline{R} = m\ddot{a}_c$

$\ddot{a}_c \dots \ddot{a}$ von MHPkt. C
m -- Masse

→ beide unabhängig vom Bezugspunkt.
→ gilt für beliebige starre oder deformierbare Körper

Beispiele:



$ma_c = m\ddot{x}$
 $= mg \sin(\alpha) - F$

$2ma_c = 2m\ddot{x}$
 $= 2mg - F_c$

Drallsatz:

$\underline{\dot{L}}_0 = \underline{M}_0$

$\underline{\dot{L}}_0$ -- Drall bezüglich Inertialpkt. 0

aus $M_0 = \iiint_B \underline{r} \times \underline{a} \, dm$ $L_0 = \iiint_B \underline{r} \times \underline{v} \, dm$

relativer Drallsatz:

Drall bezüglich C: $\underline{\dot{L}}_c = \underline{\dot{M}}_c$
C = Massenmittelpkt.

Drallsatz, Impulssatz & Massenmittelpunktsatz gelten ganz allgemein (also nicht nur für SKs).

Kinetik ebener Bewegungen

Drall bezüglich Inertialpunkt 0:

$L_0 = I_0 \omega = I_0 \dot{\psi}$

Drallsatz bezüglich Inertialpunkt 0:

$\underline{\dot{L}}_0 = I_0 \ddot{\psi} = I_0 \dot{\omega} = M_0^{\text{tot}}$

Drall bezüglich Massenmittelpunkt C:

$L_c = I_c \omega = I_c \dot{\psi}$

Drallsatz bezüglich Massenmittelpunkt C:

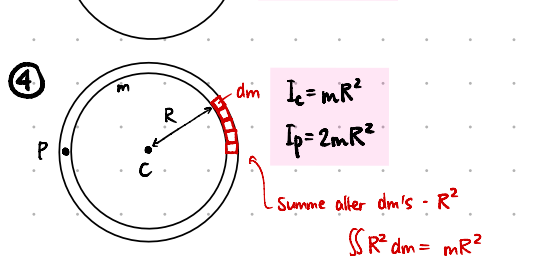
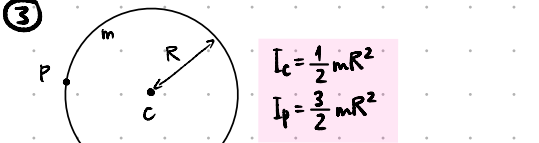
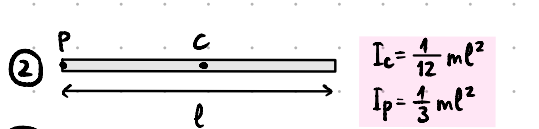
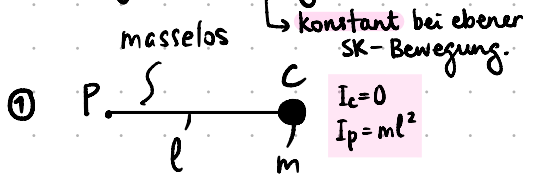
$\underline{\dot{L}}_c = I_c \ddot{\psi} = I_c \dot{\omega} = M_c^{\text{tot}}$

$I_0, I_c =$ Massenträgheitsmomente
bezüglich 0 und C

Massenträgheitsmoment

$I_0 = \iint_B r^2 \, dm$ $O = \text{Fixpunkt}$
 $r = r_{0dm}$
 $I_c = \iint_B r'^2 \, dm$ $C = \text{Schwerpunkt}$
 $r' = r_{cdm}$

Wichtige Massenträgheitsmomente:



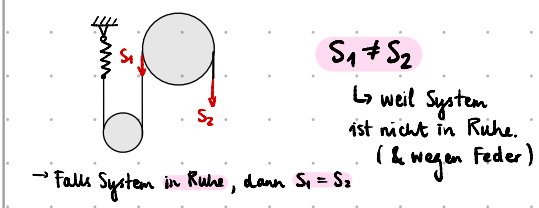
→ Massenträgheitsmoment eines aus homogenen Teilen zusammengesetzten Körpers = Addition der einzelnen Massenträgheitsmomente.

Satz von Steiner (Bezugspktwechsel):

$I_p = I_c + m r_{oc}^2$

$\vec{L}_0 = \vec{r}_c \times \vec{p} + \vec{L}_c$
($\vec{p} = m\vec{v}_c$)

Bei Dynamikaufgaben ist i. A.



Begriffe:

Dynamik

- Kinematik: Studium der Beschleunigungen und Geschwindigkeiten
- Kinetik: Frage nach Zusammenhang zw. den angreifenden Kräften & seiner Bewegung (also Dynamik & Kinematik)
→ Kräfte verändern Bewegungszustand

Inertialpunkt:

> Pkt., der in einem Inertialsystem ruht (d.h. darf nicht beschleunigt sein).

Massenträgheitsmoment (= Inertialmoment):

> Trägheit eines Körpers gegenüber einer Änderung seiner Winkelgeschwindigkeit bei der Drehung um eine gegebene Achse

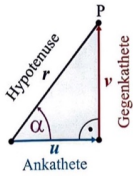
Herangehensweise Dynamikaufgabe:

- Massenmittelpunktsatz
→ go to move, als erstes!
- Drallsatz
- PdVL
- Kinematische Relationen

Funktionen

5.8 Trigonometrische Funktionen

Rechtwinkliges Dreieck: $0^\circ < \alpha < 90^\circ$. (siehe S. 6)

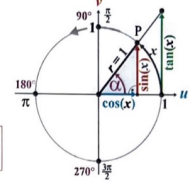


$$\sin(\alpha) = \frac{v}{r} = \frac{\text{Gegenkathete}}{\text{Hypotenuse}}$$

$$\cos(\alpha) = \frac{u}{r} = \frac{\text{Ankathete}}{\text{Hypotenuse}}$$

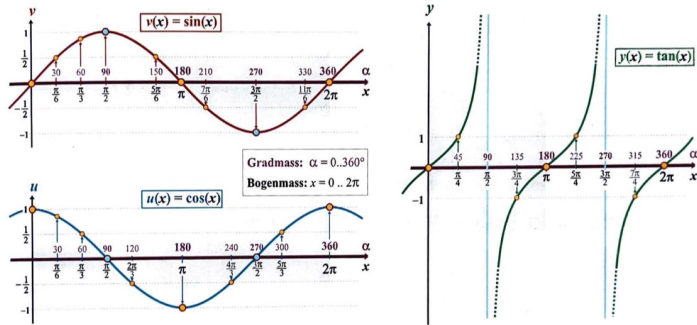
$$\tan(\alpha) = \frac{v}{u} = \frac{\text{Gegenkathete}}{\text{Ankathete}} = \frac{\sin(\alpha)}{\cos(\alpha)}$$

Einheitskreis: $x, \alpha \in \mathbb{R}$.



Bogenmass: $x = \alpha \cdot \frac{\pi}{180^\circ}$ zu α gehörende Bogenlänge x am Einheitskreis.

Funktionsgraphen:



Eigenschaften und spezielle Werte:

	$0^\circ \doteq 0$	$30^\circ \doteq \frac{\pi}{6}$	$45^\circ \doteq \frac{\pi}{4}$	$60^\circ \doteq \frac{\pi}{3}$	$90^\circ \doteq \frac{\pi}{2}$	Periode	Symmetrie
$\sin(x)$	0	$\frac{1}{2}$	$\frac{\sqrt{2}}{2}$	$\frac{\sqrt{3}}{2}$	1	$360^\circ \doteq 2\pi$ $\sin(x + 2\pi n) = \sin(x)$	$\sin(\pi - x) = \sin(x)$ $\sin(-x) = -\sin(x)$
$\cos(x)$	1	$\frac{\sqrt{3}}{2}$	$\frac{\sqrt{2}}{2}$	$\frac{1}{2}$	0	$360^\circ \doteq 2\pi$ $\cos(x + 2\pi n) = \cos(x)$	$\cos(2\pi - x) = \cos(x)$ $\cos(-x) = \cos(x)$
$\tan(x)$	0	$\frac{\sqrt{3}}{3}$	1	$\sqrt{3}$	$(\pm\infty)$	$180^\circ \doteq \pi$ $\tan(x + \pi n) = \tan(x)$	$\tan(-x) = -\tan(x)$

Periodizität: $f(x) = a \cdot \sin(bx + c) \Leftrightarrow p = \frac{2\pi}{b}$

a = Amplitude, $p = \frac{2\pi}{b}$ = Periode, $c \Rightarrow$ Phasenverschiebung
 $c > 0 \Rightarrow$ Verschiebung nach links, $c < 0$ nach rechts
 Amplitude, Periode, Phasenverschiebung gilt auch für $\cos$
 $f(x) = a_1 \sin(b_1 x + c_1) + a_2 \sin(b_2 x + c_2) \Leftrightarrow p = \text{kgV}(\frac{2\pi}{b_1}, \frac{2\pi}{b_2})$

Ableitungen: $f(x) = x^n \rightarrow f'(x) = n x^{n-1}$

$f(x) = c \cdot g(x) \rightarrow f'(x) = c \cdot g'(x)$

$f(x) = g(x) \pm h(x) \rightarrow f'(x) = g'(x) \pm h'(x)$

$f(x) = g(x) \cdot h(x) \rightarrow f'(x) = g'(x) h(x) + g(x) h'(x)$
 $f(x) = \frac{g(x)}{h(x)} \rightarrow f'(x) = \frac{h(x) \cdot g'(x) - g(x) \cdot h'(x)}{(h(x))^2}$

$f(x) = g(h(x)) \rightarrow f'(x) = g'(h(x)) \cdot h'(x)$

$\tan(x) = \frac{\sin(x)}{\cos(x)}$	$\sin^2(x) + \cos^2(x) = 1$	$\frac{1}{\cos^2(x)} = 1 + \tan^2(x)$
$\sin(-x) = -\sin(x)$ <i>ungerade Funktion</i>	$\cos(-x) = \cos(x)$ <i>gerade Funktion</i>	$\tan(-x) = -\tan(x)$
$\sin(\frac{\pi}{2} - x) = \cos(x)$	$\cos(\frac{\pi}{2} - x) = \sin(x)$	$\tan(\frac{\pi}{2} - x) = \frac{1}{\tan(x)}$
$\sin(\frac{\pi}{2} + x) = \cos(x)$	$\cos(\frac{\pi}{2} + x) = -\sin(x)$	$\tan(\frac{\pi}{2} + x) = -\frac{1}{\tan(x)}$
$\sin(\pi - x) = \sin(x)$	$\cos(\pi - x) = -\cos(x)$	$\tan(\pi - x) = -\tan(x)$
$\sin(\pi + x) = -\sin(x)$	$\cos(\pi + x) = -\cos(x)$	$\tan(\pi + x) = \tan(x)$
$\sin(2\pi - x) = -\sin(x)$	$\cos(2\pi - x) = \cos(x)$	$\tan(2\pi - x) = -\tan(x)$
$\sin(2x) = 2 \sin(x) \cos(x)$	$\cos(2x) = \begin{cases} 2 \cos^2(x) - 1 \\ \cos^2(x) - \sin^2(x) \\ 1 - 2 \sin^2(x) \end{cases}$	$\tan(2x) = \frac{2 \tan(x)}{1 - \tan^2(x)}$
$\sin(3x) = 3 \sin(x) - 4 \sin^3(x)$	$\cos(3x) = 4 \cos^3(x) - 3 \cos(x)$	$\tan(3x) = \frac{3 \tan(x) - \tan^3(x)}{1 - 3 \tan^2(x)}$
$\sin^2(\frac{x}{2}) = \frac{1 - \cos(x)}{2}$	$\cos^2(\frac{x}{2}) = \frac{1 + \cos(x)}{2}$	$\tan^2(\frac{x}{2}) = \frac{1 - \cos(x)}{1 + \cos(x)}$
$\sin(x \pm y) = \sin(x) \cdot \cos(y) \pm \cos(x) \cdot \sin(y)$	$\tan(x + y) = \frac{\tan(x) + \tan(y)}{1 - \tan(x) \cdot \tan(y)}$	
$\cos(x \pm y) = \cos(x) \cdot \cos(y) \mp \sin(x) \cdot \sin(y)$	$\tan(x - y) = \frac{\tan(x) - \tan(y)}{1 + \tan(x) \cdot \tan(y)}$	
$\sin(x) + \sin(y) = 2 \cdot \sin(\frac{x+y}{2}) \cdot \cos(\frac{x-y}{2})$	$\sin(x) - \sin(y) = 2 \cdot \cos(\frac{x+y}{2}) \cdot \sin(\frac{x-y}{2})$	
$\cos(x) + \cos(y) = 2 \cdot \cos(\frac{x+y}{2}) \cdot \cos(\frac{x-y}{2})$	$\cos(x) - \cos(y) = -2 \cdot \sin(\frac{x+y}{2}) \cdot \sin(\frac{x-y}{2})$	

Sinussatz: $\frac{a}{\sin \alpha} = \frac{b}{\sin \beta} = \frac{c}{\sin \gamma}$

10.3 Ableitungen und Stammfunktionen:



$\frac{x^{n+1}}{n+1} \quad [n \neq -1]$	x^n	$n \cdot x^{n-1}$
$\ln x $	$\frac{1}{x} = x^{-1}$	$-x^{-2} = -\frac{1}{x^2}$
$\frac{2}{3} \cdot x^{\frac{3}{2}}$	$\sqrt{x} = x^{\frac{1}{2}}$	$\frac{1}{2 \cdot \sqrt{x}}$
e^x	e^x	e^x
$x \cdot (\ln x - 1)$	$\ln x $	$\frac{1}{x} = x^{-1}$
$\frac{1}{\ln(a)} \cdot a^x$	a^x	$a^x \cdot \ln(a)$
$\frac{x}{\ln(a)} \cdot (\ln x - 1)$	$\log_a x $	$\frac{1}{x \cdot \ln(a)}$
Beachte: Variable x in Bogenmass! Trigonometrische Funktionen siehe S. 19, 20.		
$-\cos(x)$	$\sin(x)$	$\cos(x)$
$\sin(x)$	$\cos(x)$	$-\sin(x)$
$-\ln(\cos(x))$	$\tan(x)$	$\frac{1}{\cos^2(x)} = 1 + \tan^2(x)$
$x \arcsin(x) + \sqrt{1-x^2}$	$\arcsin(x)$	$\frac{1}{\sqrt{1-x^2}}$
$x \arccos(x) - \sqrt{1-x^2}$	$\arccos(x)$	$-\frac{1}{\sqrt{1-x^2}}$
$x \arctan(x) - \frac{\ln(x^2+1)}{2}$	$\arctan(x)$	$\frac{1}{x^2+1}$

5.7 Exponential- und Logarithmusfunktionen

Exponentialfunktionen: $y = f(x) = a^x \quad a > 0, x \in \mathbb{R}$.

• **Eulersche Zahl:** $e = \lim_{n \rightarrow \infty} (1 + \frac{1}{n})^n \approx 2.718...$

• Wachstums- oder Zerfallsprozesse:

$$N(t) = N_0 \cdot a^t \quad \text{oder} \quad N(t) = N_0 \cdot e^{k \cdot t}$$

wobei:

t : Zeit.

N_0 : Startwert (Population bei $t = 0$).

$N(t)$: Population zur Zeit t .

$a = e^k$: Wachstumsfaktor: $a = 1 + \frac{p}{100}$

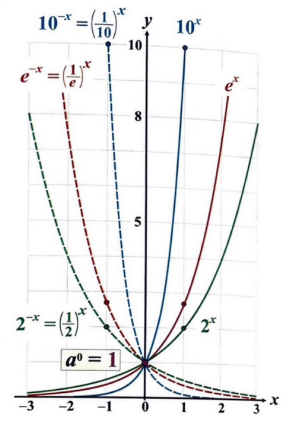
mit $\begin{cases} p > 0 & \text{Wachstum} \\ p < 0 & \text{Zerfall} \end{cases}$ in %

pro Zeiteinheit.

$\Rightarrow$ Potenzsätze, Logarithmensätze siehe S. 5.

$\Rightarrow$ Ableitungen und Stammfunktionen siehe S. 29.

$\Rightarrow$ Grenzwerte siehe S. 25.



Logarithmusfunktionen: $\bar{f}(x) = \log_a(x) \quad x > 0, a > 0, a \neq 1$.

$\bar{f}(x) = \log_a(x)$ ist Umkehrfunktion zu $f(x) = a^x$:

• **Zehnerlogarithmus:**

$$\bar{f}(x) = \log_{10}(x) = \lg(x)$$

$$\lg(10^x) = x, \quad 10^{\lg(x)} = x \quad (x > 0)$$

• **Natürlicher Logarithmus:**

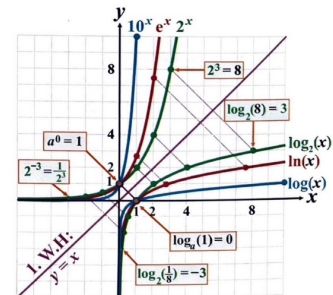
$$\bar{f}(x) = \log_e(x) = \ln(x)$$

$$\ln(e^x) = x, \quad e^{\ln(x)} = x \quad (x > 0)$$

• **Binärer Logarithmus:**

$$\bar{f}(x) = \log_2(x) = \lg_2(x)$$

$$\lg_2(2^x) = x, \quad 2^{\lg_2(x)} = x \quad (x > 0)$$



2.7 Logarithmen (siehe auch S. 18)

Definition	$\log_a(x) = y \Leftrightarrow a^y = x$	$a, x > 0, a \neq 1$
Multiplikation, Division	$\log_a(x \cdot y) = \log_a(x) + \log_a(y)$	$\log_a\left(\frac{x}{y}\right) = \log_a(x) - \log_a(y)$
Potenzen	$\log_a(x^y) = y \cdot \log_a(x) \quad x > 0$	$a^x = b \Rightarrow x = \frac{\ln(b)}{\ln(a)}$
Basiswechsel	$\log_a(x) = \frac{\log_b(x)}{\log_b(a)} \quad a > 0, a \neq 1, b > 0, b \neq 1$	speziell: $\log_a(x) = \frac{\ln(x)}{\ln(a)}$

10.2 Bedingungen spezieller Punkte differenzierbarer Funktionen:

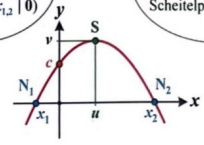
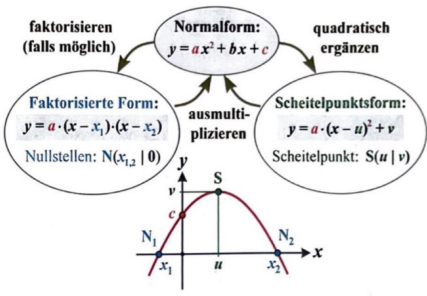
		f	f'	f''	f'''
Nullstelle	$N(x_N 0)$	$f(x_N) = 0$	-	-	-
Hochpunkt	$H(x_H f(x_H))$		$f'(x_H) \stackrel{!}{=} 0$	$f''(x_H) \stackrel{!}{<} 0$	-
Tiefpunkt	$T(x_T f(x_T))$		$f'(x_T) \stackrel{!}{=} 0$	$f''(x_T) \stackrel{!}{>} 0$	-
Sattelpunkt, Terrassenp.	$S(x_S f(x_S))$		$f'(x_S) \stackrel{!}{=} 0$	$f''(x_S) \stackrel{!}{=} 0$	$f'''(x_S) \stackrel{!}{\neq} 0$
Wendepunkt	$W(x_W f(x_W))$		-	$f''(x_W) \stackrel{!}{=} 0$	$f'''(x_W) \stackrel{!}{\neq} 0$

★ = notwendige Bedingung,

(★ + ♦) = hinreichende Bedingung.

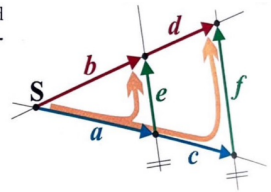
5.5.2 Parabeln (n = 2): $y = a \cdot x^2 + b \cdot x + c$

- a : Öffnung:
 $a < 0 \Rightarrow$ nach unten $\cap$,
 $a > 0 \Rightarrow$ nach oben $\cup$,
 $a = 1 \Rightarrow$ Normalparabel.
- b : linearer Term.
- c : y-Achsenabschnitt.
 $S(-\frac{b}{2a} | -\frac{b^2 + 4ac}{4a})$
- Scheitelpunkt $S(u | v)$:
 $S(-\frac{b}{2a} | -\frac{b^2 + 4ac}{4a})$
- Mitternachtsformel:
 $x_{1/2} = \frac{-b \pm \sqrt{b^2 - 4ac}}{2a}$



Ähnlichkeit, Strahlensätze: Zwei Dreiecke sind ähnlich, wenn sie gleiche Winkel und / oder gleiche Seitenverhältnisse haben.

- Strahlensatz: $\frac{a}{b} = \frac{c}{d} = \frac{a+c}{b+d}$
- Strahlensatz: $\frac{a}{e} = \frac{a+c}{f}$



Skalarprodukt / Kreuzprodukt:

$\vec{a} \cdot \vec{b} = |\vec{a}| \cdot |\vec{b}| \cdot \cos \theta$
 $|\vec{a} \times \vec{b}| = |\vec{a}| \cdot |\vec{b}| \cdot \sin \theta$ $\vec{a} \times \vec{b} = \vec{c} : \vec{c} \perp \vec{a} \ \& \ \vec{c} \perp \vec{b}$

Anwendungen:

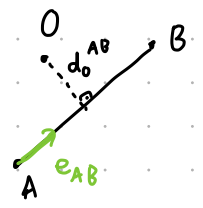
$\vec{b} \cdot \vec{a}$ $|\vec{a} \times \vec{b}| = \text{Fläche!}$

$|\text{Spatprodukt}| = \text{Volumen des Parallelpipeds:}$
 $(\vec{a} \times \vec{b}) \cdot \vec{c} = (\vec{b} \times \vec{c}) \cdot \vec{a} = (\vec{c} \times \vec{a}) \cdot \vec{b}$

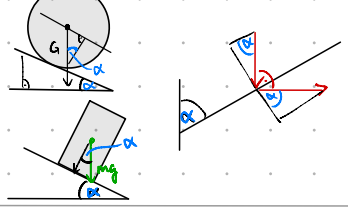
Abstand einer Geraden AB zum Punkt O:

$d_{OAB} = |\vec{r}_{OA} \times \vec{e}_{AB}| = |\vec{r}_{OB} \times \vec{e}_{AB}|$

oder: $P = (P_x, P_y, P_z)$ $\vec{r} \cdot \vec{Q}(s) = \vec{A} + s \vec{v}$
 Abstand: $\frac{|\vec{r} \times \vec{v}|}{|\vec{v}|}$

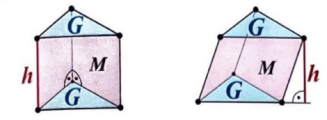


Winkelbeziehungen:



4.2 Prismen und Zylinder (Kongruente, parallele Grund- und Deckfläche)

Gerades Prisma Schiefes Prisma G : Grundfläche; M : Mantelfläche.

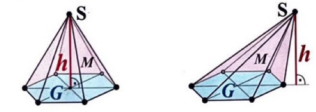


- h : Höhe.
- Volumen: $V = G \cdot h$
- Oberfläche: $A = 2 \cdot G + M$

Quader	Würfel	Zylinder
$V = a \cdot b \cdot h$	$V = a^3$	$V = \pi r^2 \cdot h$
$A = 2(a \cdot b + a \cdot h + b \cdot h)$	$A = 6 \cdot a^2$	$A = 2 \cdot \pi r^2 + 2\pi r \cdot h$
$D = \sqrt{a^2 + b^2 + h^2}$	$D = a \cdot \sqrt{3}, \quad d = a \cdot \sqrt{2}$	$M = 2\pi r \cdot h$

4.3 Spitze Körper

Gerade Pyramide Schiefe Pyramide G : Grundfläche; M : Mantelfläche.



- h : Höhe.
- Volumen: $V = \frac{1}{3} \cdot G \cdot h$
- Oberfläche: $A = G + M$

Gerade, quadratische Pyramide	Gerader Kreiskegel	Pyramidenstumpf (I), Kegelstumpf (II)
a : Grundkante h : Höhe s : Seitenkante	α : Öffnungswinkel h : Höhe s : Mantellinie r : Radius	
$V = \frac{1}{3} a^2 \cdot h$	$V = \frac{1}{3} \pi r^2 \cdot h$	$V_I = \frac{h}{3} (G + \sqrt{GD} + D)$
$A = a^2 + M$	$A = \pi r^2 + \pi r s, \quad M = \pi r s$	$V_{II} = \frac{\pi h}{3} (r_1^2 + r_1 r_2 + r_2^2)$
$s = \sqrt{h^2 + \frac{a^2}{2}}$	$s = \sqrt{h^2 + r^2}$	$M_{II} = \pi \cdot s \cdot (r_1 + r_2)$

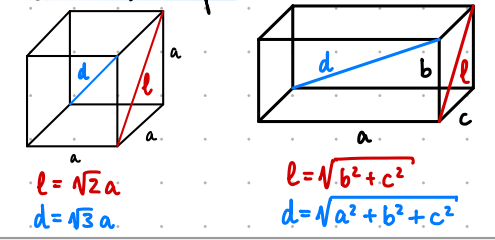
Innenwinkel Polygon: $(\text{Ecken} - 2) \cdot 180^\circ$

RAD $\rightarrow$ DEG
 $\alpha_{\text{RAD}} = \frac{\alpha}{\pi} \cdot 180^\circ$
 DEG $\rightarrow$ RAD
 $\alpha^\circ = \frac{\alpha}{180^\circ} \pi \text{ RAD}$

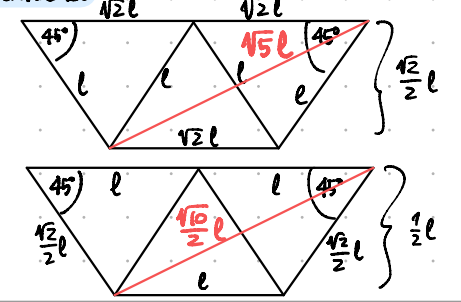
Kreis: $u = 2\pi r$ $A = \pi r^2$
 Kugel: $A = 4\pi r^2$ $V = \frac{4}{3} \pi r^3$
 Zylinder: $M = 2\pi r h$, $S = 2\pi r(r+h)$
 $V = \pi r^2 h$

Geometrien:

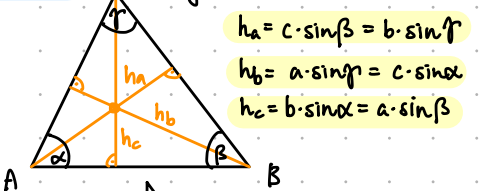
Quader / Würfel:



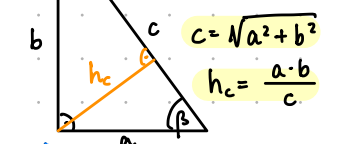
Fachwerke:



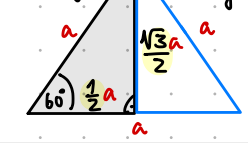
Dreiecke: allgemeines Dreieck:



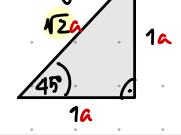
Rechtwinklig:



gleichseitig:



gleichschenkelig:



Kreis:

Kreisgleichung: $(x - x_0)^2 + (y - y_0)^2 = R^2$

Kreisbogen:

