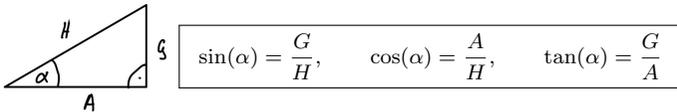


## Basics

### Trigonometrie



deg/rad	0°/0	30°/π/6	45°/π/4	60°/π/3	90°/π/2
sin	0	√1/2	√2/2	√3/2	1
cos	1	√3/2	√2/2	√1/2	0
tan	0	√3/3	1	√3	-

Trigonometrische Identitäten:  $\tan = \frac{\sin}{\cos}, \sin^2 + \cos^2 = 1$

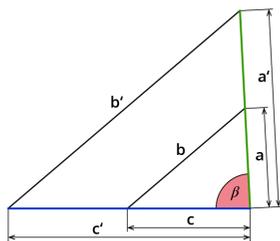
Ausserdem gilt:  $\sin(-x) = -\sin(x), \cos(-x) = \cos(x)$

### Nützliche Geometrien

Die normierten Einheitsvektoren für häufig vorkommende Winkel:



Ähnliche Dreiecke (Dreiecke mit gleichen Winkeln):  $\frac{a'}{a} = \frac{b'}{b} = \frac{c'}{c}$



## Vektorgeometrie

Man normiert einen Vektor, d.h.  $|\underline{e}_v| = 1$ , wie folgt:

$$\underline{e}_v = \frac{\underline{v}}{|\underline{v}|}$$

Trick in 2D: Orthogonaler Vektor zu einem Vektor  $\begin{pmatrix} a \\ b \end{pmatrix}$  ist  $\begin{pmatrix} b \\ -a \end{pmatrix}$ .

Verbindungsvektor zwischen 2 Punkten:  $\underline{r}_{OA} = \underline{r}_A - \underline{r}_O$

## Analysis

Konvention:  $y'(x) = y'$  Ableitung nach  $x$   
 $y'(t) = \dot{y}$  Ableitung nach  $t$

Kettenregel:  $[g(f(x))]' = g'(f(x)) \cdot f'(x)$

Ist  $\dot{y}$  abhängig von  $x(t)$ :  $\dot{y} = \frac{dy(t)}{dt} = \frac{dy(t)}{dx} \cdot \frac{dx}{dt} = \frac{dy(t)}{dx} \cdot \dot{x}$

## Kinematik

### Bahnkurve

Die Parametrisierung der Lage eines Punktes nach Zeit:

Formell:  $\mathbb{R} \rightarrow \mathbb{R}^3 \quad t \mapsto \underline{r}(t)$  wobei  $\underline{r}(t) = \begin{pmatrix} x(t) \\ y(t) \\ z(t) \end{pmatrix}$

### Geschwindigkeit und Schnelligkeit (in kart. Koordinaten)

Die Geschwindigkeit beschreibt, wie sich der Ortsvektor ändert:

$$\underline{v}(t) := \frac{d\underline{r}(t)}{dt} = \lim_{dt \rightarrow 0} \frac{\underline{r}(t+dt) - \underline{r}(t)}{dt} = \dot{\underline{r}}(t) = \begin{pmatrix} \dot{x}(t) \\ \dot{y}(t) \\ \dot{z}(t) \end{pmatrix}$$

Geometrisch ist es die Tangente zur Bahnkurve. Achtung, die Geschwindigkeit ist *nicht* immer senkrecht zum Ortsvektor (Gegenbsp. Gerade).

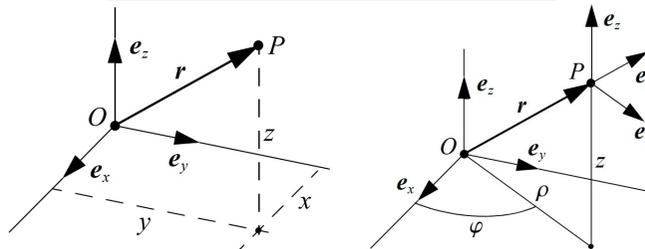
Schnelligkeit:  $v = |\underline{v}| = \sqrt{\dot{x}^2 + \dot{y}^2 + \dot{z}^2}$

### Zylinderkoordinaten ( $\rho, \varphi, z$ )

Ortsvektor:  $\underline{r} = \rho \underline{e}_\rho + z \underline{e}_z$

Geschwindigkeit:  $\underline{v} = \dot{\rho} \underline{e}_\rho + \rho \dot{\varphi} \underline{e}_\varphi + \dot{z} \underline{e}_z$

Schnelligkeit:  $v = \sqrt{\dot{\rho}^2 + \rho^2 \dot{\varphi}^2 + \dot{z}^2}$



Transformationsregeln:

$$Z \rightarrow C \quad x = \rho \cos(\varphi) \quad y = \rho \sin(\varphi) \quad z = z$$

$$C \rightarrow Z \quad \rho = \sqrt{x^2 + y^2} \quad \varphi = \arctan \frac{y}{x} \quad z = z$$

Alternativ, Einheitsvektoren transformieren:

$$C \rightarrow Z \quad \underline{e}_\rho = \cos(\varphi) \underline{e}_x + \sin(\varphi) \underline{e}_y \quad \underline{e}_\varphi = -\sin(\varphi) \underline{e}_x + \cos(\varphi) \underline{e}_y$$

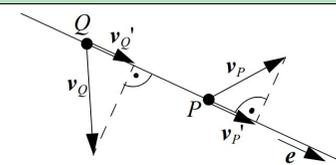
$$Z \rightarrow C \quad \underline{e}_x = \cos(\varphi) \underline{e}_\rho - \sin(\varphi) \underline{e}_\varphi \quad \underline{e}_y = \sin(\varphi) \underline{e}_\rho + \cos(\varphi) \underline{e}_\varphi$$

## Satz der projizierten Geschwindigkeiten (SdpG)

Charakterisierung starrer Körper:  $\forall P, Q \in SK : |\underline{r}_Q - \underline{r}_P| = \text{const.}$

Die Projektionen  $\underline{v}'_P, \underline{v}'_Q$  der Geschwindigkeit von zwei beliebigen Punkten  $P, Q$  eines SKs auf ihre Verbindungsgerade sind gleich:

$$\underline{v}'_P = \underline{v}'_Q \quad (\underline{r}_P - \underline{r}_Q)(\underline{v}_P - \underline{v}_Q) = 0$$



## Momentane Bewegungsarten eines Starrkörpers

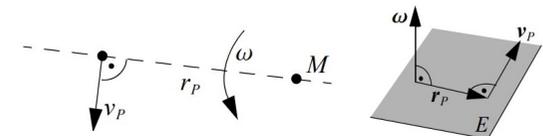
Solange der Körper *wenigstens* momentan ein SK ist, gilt momentan:

- Starre Bewegung: SdpG immer erfüllt!
- Translation:  $\underline{v}_P = \underline{v} \quad \forall P \in SK$  (Alle Geschw. parallel)
- Rotation: Starre Bewegung mit ruhender Rotationsachse
- Ebene Bewegung: - Alle  $\underline{v}$  sind zur Ebene  $E$  parallel.  
- Alle  $P$  auf einer Normalen zur Ebene  $E$  haben gleiches  $\underline{v}$ .

Momentan bedeutet zu einem bestimmten Zeitpunkt  $t$  ('Snapshot').

## Satz vom Momentanzentrum (Rotation)

Das Momentanzentrum  $M$  eines SK ist beim Punkt (kann ausserhalb SK sein), wo momentan  $v = 0$  gilt. Die Geschwindigkeit  $\underline{v}_P$  eines beliebigen Punktes im SK steht stets senkrecht auf der Verbindungsgerade mit  $M$ .

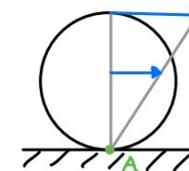


Jeder SK besitzt ein *eigenes*  $M$  und mit eigener Rotationsschnelligkeit  $\omega$ , welche stets CCW dreht (Rechte Hand Regel).

$$\underline{v}_P = \underline{\omega} \times \underline{r}_P \quad (2D : v_P = \omega \cdot r_P)$$

Die *Rotationsachse* ist eine Gerade in Richtung der Rotationsgeschwindigkeit  $\underline{\omega}$ , auf welcher alle Punkte momentan  $v = 0$  besitzen.

Parallelogrammregel:  
 $\omega_2 = \omega_4 \quad \omega_1 = \omega_3$



Rollen ohne gleiten:  
-  $\underline{v}_A = 0 \Rightarrow$  Momentanzentrum  
- Der Körper *haftet* am Boden

## Freiheitsgrad (FG)

Der Freiheitsgrad ist die minimale Anzahl Koordinaten für die eindeutige Bestimmung der Lage eines bestimmten Systems. Ein unbehinderter Starrkörper besitzt in 2D einen FG von 3 und in 3D einen FG von 6.

$$f = n - b$$

$f$ : Freiheitsgrad gebundenes System  
 $n$ : Anzahl SK · deren FG (2D: FG 3, 3D: FG 6)  
 $b$ : Anzahl der linear unabhängigen Bindungen

b von	2D	b von	2D
	1		2
	2		2
	3		$(n-1) \cdot 2$

## Kreiselung

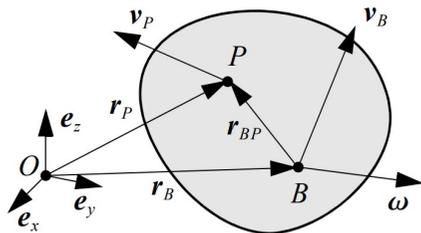
Die Kreiselung ist eine spezielle Starrkörperbewegung, die dadurch charakterisiert ist, dass *nur ein* Punkt des Körpers fixiert bleibt.

Eine Kreiselung ist *momentan* eine Rotation.

## Starrkörperformel und Kinemate

Für jeden Punkt *innerhalb* einem SK gilt für die Geschwindigkeit:

$$\mathbf{v}_P = \mathbf{v}_B + \boldsymbol{\omega} \times \mathbf{r}_{BP} \quad \forall P, B \in SK$$



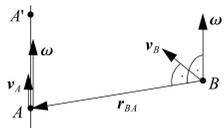
Die Kinemate von Punkt B ist  $\{\mathbf{v}_B, \boldsymbol{\omega}\}$

Mit den *Invarianten*, d.h. der Wert ist unabhängig vom Punkt im SK:

$$\mathbf{I}_1 = \boldsymbol{\omega} \quad \text{und} \quad \mathbf{I}_2 = \mathbf{v}_P \cdot \boldsymbol{\omega}$$

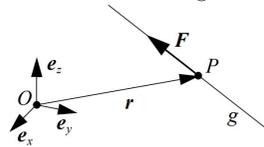
Translation:	$\mathbf{I}_1 = \mathbf{0}$ und $\mathbf{I}_2 = 0$	$\Rightarrow \boldsymbol{\omega} = \mathbf{0}$
Rotation:	$\mathbf{I}_1 \neq \mathbf{0}$ und $\mathbf{I}_2 = 0$	$\Rightarrow \boldsymbol{\omega} \perp \mathbf{v}_P$
Schraubung:	$\mathbf{I}_1 \neq \mathbf{0}$ und $\mathbf{I}_2 \neq 0$	

Alle Punkte auf der *Zentralachse* besitzen die gleiche Geschwindigkeit.



## Kräfte

Kräfte werden durch einen Vektor dargestellt, welcher einen Angriffspunkt und eine Wirkungslinie besitzt.



$$\text{Einheit: } [F] = N = \frac{m \cdot kg}{s^2}$$

**Reaktionsprinzip:** Wenn ein Körper  $K_1$  eine Kraft auf einen anderen Körper  $K_2$  ausübt, dann übt  $K_2$  auch auf  $K_1$  eine gleich grosse, aber entgegengesetzte Kraft aus.

Kräfte werden *abhängig vom betrachteten System* unterteilt in:

**Äussere Kräfte:** Reaktionskraft *nicht* im betrachteten System.

**Innere Kräfte:** Reaktionskraft *auch* im betrachteten System.

## Leistung

Die Leistung ist:  $P = \mathbf{F} \cdot \mathbf{v}$  Einheit:  $[P] = W = \frac{J}{s} = \frac{N \cdot m}{s}$

Eine *leistungslose Kraft* ( $P = 0$ ) hat die Eigenschaft  $\mathbf{F} \perp \mathbf{v}$ .

## Moment

Das Moment beschreibt die Drehwirkung einer Kraft  $F$  auf einen Körper in einem Punkt  $P$  und ist vom Bezugspunkt  $O$  abhängig:

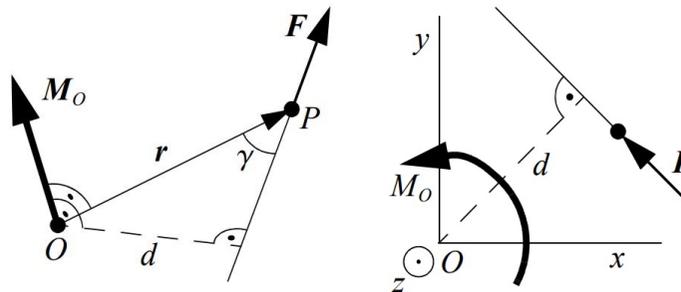
$$\mathbf{M}_O(P) = \mathbf{r}_{OP} \times \mathbf{F}_P$$

Einheit:  $[M] = Nm$

$F$  darf man auf der Wirkungslinie verschieben!

Transformationsregel vom Moment:  $\mathbf{M}_B = \mathbf{M}_O + \mathbf{r}_{BO} \times \mathbf{R}$

Bei einer reinen Rotation gilt:  $P = \mathbf{M}_O \cdot \boldsymbol{\omega}$



Der Betrag von Moment  $M_0$  einer Kraft  $F$  mit Angriffspunkt  $P$  ist:

$$|\mathbf{M}_O| = F \cdot r_{OP} \cdot \sin \gamma = \pm F \cdot d \quad d = |\mathbf{r}_{OP} \times \mathbf{e}_F|$$

Wobei  $\pm$  durch die Rechte Hand Regel bestimmt wird

Hier bezeichnet  $d$  den kürzesten Abstand der Wirkungslinie der Kraft vom Bezugspunkt  $O$ . Diese Länge nennt man *Hebelarm*.

## Resultierende

$$\text{Resultierende Kraft: } \mathbf{R} = \sum_{i=1}^n \mathbf{F}_i$$

$$\text{Resultierendes Moment: } \mathbf{M}_O^{tot} = \sum_{i=1}^n \mathbf{M}_O^i$$

$$\text{Gesamtleistung: } P_{tot} = \sum_{i=1}^n P_i = \sum_{i=1}^n \mathbf{F}_i \cdot \mathbf{v}_i$$

Die Gesamtleistung eines Starrkörpers ist:

$$P_{tot} = \mathbf{R} \cdot \mathbf{v}_B + \mathbf{M}_B \cdot \boldsymbol{\omega}$$

mit Kinemate  $\{\mathbf{v}_B, \boldsymbol{\omega}\}$  und Dynamik  $\{\mathbf{R}, \mathbf{M}_B\}$

# Statik

## Statische Äquivalenz

Zwei Kräftegruppen  $\{\mathbf{G}_1\}, \{\mathbf{G}_2\}$  sind statisch äquivalent, wenn

$$P_{tot}(\{\mathbf{G}_1\}) = P_{tot}(\{\mathbf{G}_2\})$$

für alle Starrkörperbewegungen gilt. Dies ist der Fall, wenn

$$\mathbf{R}_2 = \mathbf{R}_1 \quad (\mathbf{M}_B)_2 = (\mathbf{M}_B)_1$$

Zwei Kräfte sind statisch äquivalent, wenn sie vektoriell gleich sind und ihre Wirkungslinien übereinstimmen. **Gilt nur innerhalb vom SK!**

## Dyname

Die Dyname einer Kräftegruppe ist  $\{\mathbf{R}, \mathbf{M}_B\}$

Mit den Invarianten ( $\forall P \in SK$ ):  $\mathbf{I}_1 = \mathbf{R}$  und  $I_2 = \mathbf{R} \cdot \mathbf{M}_P$

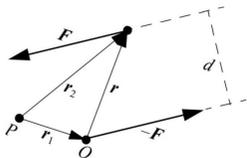
Eine Kräftegruppe (KG) ist statisch äquivalent zu:

Gleichgewicht (Nullsystem):	$\mathbf{R} = \mathbf{0}, \mathbf{M}_P = \mathbf{0}$	$\mathbf{I}_1 = \mathbf{0}$ und $I_2 = 0$
Kräftepaar:	$\mathbf{R} = \mathbf{0}, \mathbf{M}_P \neq \mathbf{0}$	$\mathbf{I}_1 = \mathbf{0}$ und $I_2 = 0$
Einzelkraft:	$\mathbf{R} \neq \mathbf{0}, \mathbf{M}_P = \mathbf{0}$	$\mathbf{I}_1 \neq \mathbf{0}$ und $I_2 = 0$
Schraube:		$\mathbf{I}_1 \neq \mathbf{0}$ und $I_2 \neq 0$

Ergänzung: Bei  $\mathbf{R} \perp \mathbf{M}_P$  gibt es einen Punkt  $O$ , so dass  $\mathbf{M}_O = \mathbf{M}_P + \mathbf{R} \times \mathbf{r}_{PO} = \mathbf{0}$ .

## Kräftepaar:

- $\mathbf{M}_O = \mathbf{r} \times \mathbf{F}$   $M_O = dF$
- Moment ist unabhängig von Bezugspunkt ( $M_O = M$ )



## Parallele Kräftegruppen

Parallele Kräftegruppen (KG) lassen sich auf ein Moment oder eine Einzelkraft reduzieren. Es gibt zwei Fälle:

a) Falls  $\mathbf{R} = 0$ , kann man die KG auf ein vom Bezugspunkt unabhängiges Moment  $\mathbf{M}$  reduzieren. Man definiert das Dipolmoment der KG als:

$$\mathbf{N} = \sum_{i=1}^n F_i \mathbf{r}_i \quad \mathbf{M} = \mathbf{N} \times \mathbf{e}$$

wobei  $\mathbf{e}$  in Richtung der Kräftegruppen zeigt.

In der Elektrostatik ( $\mathbf{R} = 0 \Leftrightarrow Q = \sum q_i = 0$ ):

$$\begin{aligned} \text{Auf die Ladungen wirkende Kraft: } & \mathbf{F}_i = q_i \mathbf{E} \\ \text{Dipolmoment Punktladungsgruppe: } & \mathbf{P} = \sum_{i=1}^n q_i \mathbf{r}_i \quad \mathbf{N} = E \mathbf{P} \end{aligned}$$

b) Falls  $\mathbf{R} \neq 0$ , kann man die Kräftegruppe auf eine Einzelkraft reduzieren mit dem Kräftegleichgewicht  $C$  der Kräftegruppe:

$$\mathbf{r}_{OC} = \frac{1}{\sum F_i} \sum F_i \cdot \mathbf{r}_i$$

## Schwerpunkt (= Massenmittelpunkt)

Der Kräftegleichgewicht der Gewichtskraft heisst Schwerpunkt. Allg:

$$\mathbf{r}_{OC} = \frac{1}{m} \iiint \mathbf{r} \, dm \quad \text{wobei } m = \iiint dm$$

Für homogene Körper, d.h. überall gleiche Dichte, gilt:

$$dm = \gamma \, dV \quad \text{Dichte: } [\gamma] = \frac{kg}{m^3}$$

$$\mathbf{r}_{OC} = \frac{1}{\gamma V} \iiint \mathbf{r} \gamma \, dV = \frac{1}{V} \iiint \mathbf{r} \, dV$$

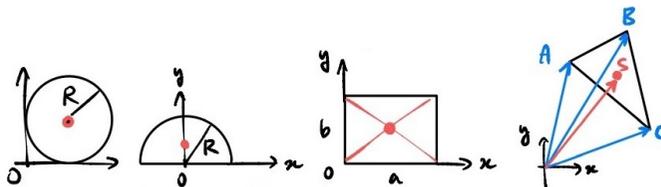
Bei homogenen 2D-Körper vereinfacht sich das Integral zu:

$$\begin{aligned} \mathbf{r}_{OS} &= \frac{1}{\sum A_i} \sum A_i \mathbf{r}_{OS_i} \\ x_s &= \frac{\sum x_i \cdot A_i}{\sum A_i} \quad y_s = \frac{\sum y_i \cdot A_i}{\sum A_i} \end{aligned}$$

$A_i$  kann auch die Masse des Körpers sein.

Mit folgenden Teilkörpern und ihren Schwerpunkten:

Kreis:	$\mathbf{r}_{OS} = \begin{bmatrix} R \\ R \end{bmatrix}$	$A = \pi r^2$
Halbkreis:	$\mathbf{r}_{OS} = \begin{bmatrix} 0 \\ 4R/(3\pi) \end{bmatrix}$	$A = \frac{1}{2} \pi r^2$
Rechteck:	$\mathbf{r}_{OS} = \begin{bmatrix} a/2 \\ b/2 \end{bmatrix}$	$A = a \cdot b$
Dreieck:	$\mathbf{r}_{OS} = \frac{\mathbf{r}_A + \mathbf{r}_B + \mathbf{r}_C}{3}$	$A = \frac{b \cdot h_b}{2}$



## Hauptsatz der Statik

Ein System ist in Ruhe, wenn alle Geschwindigkeiten null sind. Notwendig dafür (aber nicht hinreichend) ist, dass die äusseren Kräfte im Gleichgewicht sind. Gleichgewichtsbedingungen:

$$\begin{aligned} \text{Komponentenbedingungen (KB): } & \mathbf{R} = \mathbf{0} \\ \text{Momentenbedingung (MB): } & \mathbf{M}_O = \mathbf{0} \end{aligned}$$

Der Bezugspunkt für das Moment ist frei wählbar!

Im Raum kriegt man so 6 Gleichung und in der Ebene 3 Gleichungen.

**Freischnitt:** Um die Gleichgewichtsbedingungen zu überprüfen muss man zuerst einen Freischnitt des Systems machen, d.h. man erstellt eine Skizze mit allen am System angreifenden Kräften (Bindungen  $\Rightarrow$  Bindungskräfte!).

## Zusatzbedingungen:

- Seilkraft:  $S > 0$  (nur auf Zug)
- Auflager:  $F_y > 0$  (kein Abheben)
- Reibung, Standfestigkeit

Falls man alle Lager- und Bindungskräfte bestimmen will, so lohnt sich die Auftrennung des Systems in Teile und die Anwendung des Hauptsatzes auf alle Teile. Ist aber nur eine Kraft gesucht, dann ist das PdvL am besten geeignet.

Sind mehrere Stabkräfte benötigt in einem System, dann kann es sich lohnen einen Kräfteschnitt auszuführen, d.h. das System geschickt für die gesuchten Stabkräften in zwei aufzuteilen.

## Bindungskräfte

Allgemein versteht man unter einer Bindung eine Einschränkung der Bewegungsfreiheit eines Körpers. Bindungen erzeugen Kräfte oder Momente, die in die behinderte Richtung der Bewegung gerichtet sind.

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

## Prinzip der virtuellen Leistungen (PdvL)

Ein System befindet sich *genau dann* in einer Ruhelage, wenn die virtuelle Gesamtleistung der inneren und äusseren Kräfte bei *jedem* virtuellen Bewegungszustand verschwindet (und die Eigenschaften des Systems und seiner Lagerung diese Kräfte zulassen). Formell:

$$\tilde{P} = \tilde{P}^{(i)} + \tilde{P}^{(a)} = 0 \quad \forall \{\tilde{\mathbf{v}}\}$$

Wobei  $\tilde{\mathbf{v}}, \tilde{\omega}$  virtuelle Bewegungszustände sind.

Im Klartext kann man sagen:  $\tilde{P}_{tot} = \sum \mathbf{F}_i \cdot \tilde{\mathbf{v}}_i = 0$

Zulässige virtuelle Bewegungszustände sind Zustände, die keine Bindungen verletzt, d.h. man muss sich an die Systemeigenen Einschränkungen der Bewegungsmöglichkeiten halten!

## Fachwerke

Fachwerke bestehen aus gelenkig gelagerten Pendelstäben. Annahmen:

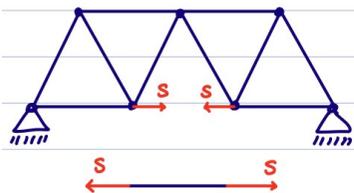
- i) Gelenke Reibungsfrei  $\Rightarrow$  keine Reibungskräfte
- ii) Stäbe gewichtlos  $\Rightarrow$  keine Gewichtskräfte
- iii) Knoten nur an Stabenden
- iv) Alle lasten in den Knoten  $\Rightarrow \mathbf{F}^{(a)}$  greifen an Gelenken an

Ausserdem können die Stäbe nur axial belastet werden, d.h. die Stabkräfte sind ausschliesslich parallel zur Stabrichtung.

## Stabkräfte

Pendelstäbe können nur Kräfte parallel zur Stabrichtung aufnehmen. Lösungsverfahren wenn einzelne Stabkräfte gesucht sind:

- i) Lager/Stab entfernen (FG + 1), und entsprechende Stabkraft  $S$  in Skizze einsetzen
- ii) Einen virtuellen Bewegungszustand einführen und alle für das PdvL nötige  $\tilde{\mathbf{v}}_i$  berechnen
- iii) PdvL anwenden und nach Stabkraft  $S$  auflösen  
Bindungskräfte sind nicht erforderlich! ( $\mathbf{v} = 0$  oder  $\mathbf{v} \perp \mathbf{F}$ )



- $s > 0 \Rightarrow$  Zugstab
- $s < 0 \Rightarrow$  Druckstab

## Statische und Kinematische Bestimmtheit

**Statische Bestimmtheit:** Ein System ist statisch bestimmt, wenn die Anzahl der Bindungskräfte und Momente (unabhängig von Belastungen) gleich der Anzahl der Gleichgewichtsbedingungen ist.

**Kinematische Bestimmtheit:** Wenn  $FG > 0$  ist, dann ist das System kinematisch unbestimmt, ansonsten ist es kinematisch bestimmt.

$FG = 0$	Statisch bestimmt	Kinematisch bestimmt
$FG < 0$	Statisch unbestimmt	Kinematisch bestimmt
$FG > 0$	Statisch unbestimmt	Kinematisch unbestimmt

## Knotengleichgewicht

Pendelstäbe können nur Kräfte parallel zur Stabrichtung aufnehmen. Lösungsverfahren wenn alle Stabkräfte gesucht sind:

- i) Knoten freischneiden und Hauptsatz der Statik anwenden
- ii) Pro Knoten 2 Gleichgewichtsbedingungen  
 $\Rightarrow$  An Knoten starten mit  $\leq 2$  Kräften
- iii) Erforderliche Bindungskräfte berechnen

## Flaschenzug

In der Statik trifft man beim Flaschenzug folgende Annahmen:

- i) Undehnbare Seile  $\Rightarrow$  Überträgt Geschw. & Kraft 1:1
- ii) Flaschenzüge masselos
- iii) Seile um Flaschenzüge gewickelt und rutschen nicht darüber
- iv) Bewegung in horizontaler Richtung nicht möglich

Wenn ein Seil ohne äussere Einwirkungen eine frei drehbare Rolle umläuft, bleibt die Seilkraft vor und nach der Rolle gleich.

Lösungsansatz: Je nachdem entweder PdvL oder Hauptsatz der Statik.

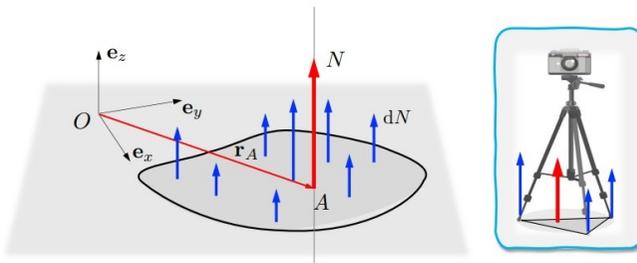
## Standfestigkeit

Die Standfestigkeit gilt als Zusatzbedingung für ein Ruhesystem.

Ein System ist standfest (kein Kippen), wenn der Durchstosspunkt  $A$  der Normalkraft  $N$  innerhalb der Standfläche liegt.

Die Standfläche ist die kleinste konvexe Fläche, die die Berührungsfäche umschliesst.

Normalkraft:  $N = \iint dN$  wobei  $\mathbf{N} \perp$  Standfläche



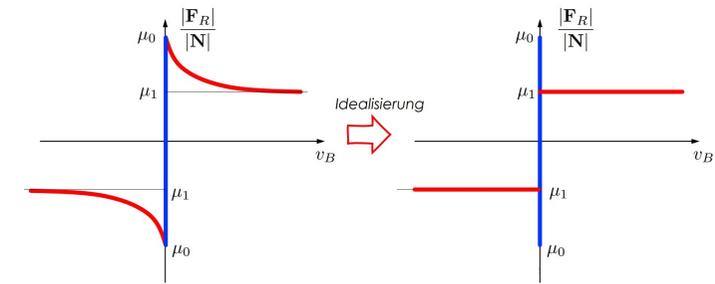
Um die Standfestigkeit zu überprüfen führt man  $N$  mit einer Distanzvariable  $d$  ein, welche einen höchstwert nicht überschreiten darf (Durchstosspunkt muss innerhalb der Standfläche sein).

Ist Standfestigkeit vorgegeben und die Bedingung damit das System nicht kippt gesucht, dann kann man auch direkt die Momentenbedingung als Ungleichung aufstellen.

## Reibung

Materialabhängige Koeffizienten:

$\mu_0$	Haftreibungskoeffizient
$\mu_1$	Gleitreibungskoeffizient
$\mu_2$	Rollwiderstandslänge



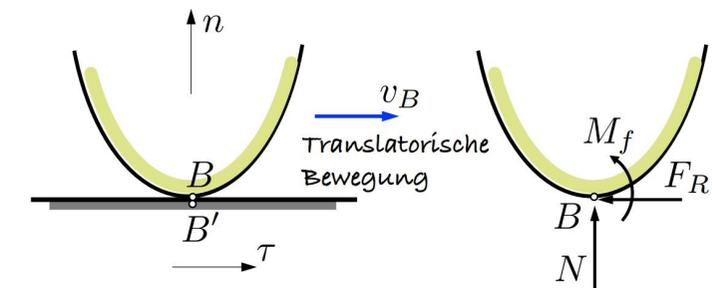
Zusatzbedingungen für ein ruhendes System:

Haftreibungsgesetz  $|\mathbf{F}_r| \leq \mu_0 |\mathbf{N}|$   
Rollwiderstandsgesetz bei Ruhe  $|\mathbf{M}_f| \leq \mu_2 |\mathbf{N}|$

Ist das System in Bewegung, dann gibt es zusätzliche Gleichung(en):

Gleitreibungsgesetz  $|\mathbf{F}_r| = \mu_1 |\mathbf{N}|$   
 $\mathbf{F}_r = -\mu_1 |\mathbf{N}| \frac{\mathbf{v}_B}{|\mathbf{v}_B|}$   
Rollwiderstandsgesetz bei Bewegung  $|\mathbf{M}_f| = \mu_2 |\mathbf{N}|$   
 $\mathbf{M}_f = -\mu_2 |\mathbf{N}| \frac{\omega}{|\omega|}$

Ideal rau (beim Zahnrad) ist:  $\mu_0 = \infty$   $\mu_2 = 0$



# Dynamik

## Beschleunigung

Die Beschleunigung beschreibt, wie sich der Geschwindigkeitsvektor ändert:

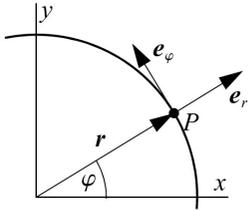
$$\underline{\mathbf{a}}(t) := \frac{d\underline{\mathbf{v}}(t)}{dt} = \lim_{dt \rightarrow 0} \frac{\underline{\mathbf{v}}(t+dt) - \underline{\mathbf{v}}(t)}{dt} = \ddot{\underline{\mathbf{r}}}(t) = \begin{pmatrix} \ddot{x}(t) \\ \ddot{y}(t) \\ \ddot{z}(t) \end{pmatrix}$$

In Zylinderkoordinaten ist die Beschleunigung:

$$\underline{\mathbf{a}} = \underbrace{(\ddot{\rho} - \rho\dot{\varphi}^2)}_{\text{Radiale Beschl.}} \underline{\mathbf{e}}_\rho + \underbrace{(2\dot{\rho}\dot{\varphi} + \rho\ddot{\varphi})}_{\text{Azimutale Beschl.}} \underline{\mathbf{e}}_\varphi + \ddot{z} \underline{\mathbf{e}}_z$$

## Beschleunigte Kreisbewegung

Für eine Kreisbewegung muss man  $r$  konstant halten, d.h. eine nach innen gerichtete radiale Beschleunigung ist notwendig.



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

$$a_r = r\dot{\varphi}^2 = \frac{v^2}{r}$$

## Impulsatz

Der Impuls eines Massenpunktes:  $\underline{\mathbf{P}}(t) = m(t) \cdot \underline{\mathbf{v}}(t)$

$$\frac{d\underline{\mathbf{P}}}{dt} = \dot{\underline{\mathbf{P}}} = \underline{\mathbf{R}} \quad \text{Falls } m(t) = m \quad \forall t: m \cdot \underline{\mathbf{a}} = \underline{\mathbf{R}}$$

wobei  $\underline{\mathbf{R}}$  die Resultierende der äusseren Kräfte ist

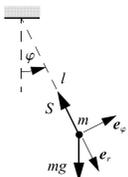
Um die Lösung der Bewegungsdifferentialgleichung eindeutig festzulegen, benötigt man noch die Anfangsbedingungen:

$$\underline{\mathbf{x}}(0) = \underline{\mathbf{x}}_0 \quad \text{und} \quad \dot{\underline{\mathbf{x}}}(0) = \underline{\mathbf{v}}_0$$

Für die Geschwindigkeit (bzw. Ortsvektor) integriert man die Beschleunigung (bzw. Geschwindigkeit) zwischen null und einem beliebigen Zeitpunkt  $t$ .

## Mathematisches Pendel

Annahmen: Undehnbare und masseloses Seil, ebene Bewegung ohne Reibung.



Homogene lineare DGL 2ter Ordnung:

$$\ddot{\varphi} + \underbrace{\frac{g}{l}}_{=\omega^2} \underbrace{\varphi}_{\approx \sin \varphi} = 0$$

unter der Annahme  $\varphi \ll 1 : \varphi \approx \sin \varphi$

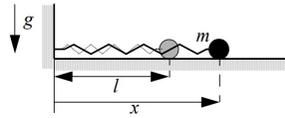
## Federschwinger

Eine lineare Feder übt bei einer Verlängerung um  $\delta l$  aus der ungespannten Lage eine Kraft von folgendem Betrag aus:

$$|F| = c |\delta l| \quad (\delta l = x - l) \quad \begin{matrix} \delta l > 0: \text{ Feder zieht am Körper} \\ \delta l < 0: \text{ Feder drückt auf den Körper} \end{matrix}$$

wobei  $c$  die Federkonstante ist

Annahme: Der Massenpunkt  $m$  gleitet reibungsfrei.



Inhomogene lineare DGL 2ter Ordnung:

$$\ddot{x} + \underbrace{\frac{c}{m}}_{\omega^2} x = \underbrace{\frac{c}{m}}_{\omega^2} l$$

## Lineare DGLs 2ter Ordnung

Bei harmonischen Schwingungen (Mathematisches Pendel, Federschwinger, ...) ist die homogene Lösung folgende Linearkombination:

Homogene DGL 2ter Ordnung:

$$\ddot{x} + a\dot{x} + bx(t) = 0$$

$$x_h(t) = C_1 \cos(\omega t) + C_2 \sin(\omega t)$$

Bei inhomogenen DGL, d.h. es gibt eine Störfunktion  $g(t)$ , gilt:

Inhomogene DGL 2ter Ordnung:

$$\ddot{x} + a\dot{x} + bx(t) = g(t)$$

$$x(t) = x_h(t) + x_p(t)$$

Die partikuläre Lösung  $x_p(t)$  der DGL ist abhängig von der Störfunktion  $g(t)$ . Hier sind es (nur?) Polynomfunktionen von Grad 0. Lösungsansatz:

$$x_p(t) = \begin{cases} P_n(t) & \text{falls } b \neq 0 \\ x \cdot P_n(t) & \text{falls } a \neq 0, b = 0 \\ x^2 \cdot P_n(t) & \text{falls } a = b = 0 \end{cases} \quad [P_n(t) \text{ gleicher Grad wie } g(t)]$$

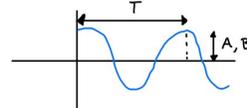
- i)  $P_n, \dot{P}_n, \ddot{P}_n$  für  $x, \dot{x}, \ddot{x}$  in die DGL einsetzen
- ii) Koeffizientenvergleich mit der Störfunktion  $g(t)$
- iii)  $x_p(t) = P_n$  mit den herausgefundenen Koeffizienten

Eine **gekoppelte DGL**, d.h. die Gleichung ist abhängig von zwei Funktionen, ist unmöglich zu lösen. In einem solchen Fall muss man sie zuerst entkoppeln, indem man eine neue Funktion einführt, welche eine Linearkombination der ursprünglichen zwei Funktionen ist.

## Eigenschaften der Harmonischen Schwingungen

A, B	Amplitude
$\omega$	Kreisfrequenz
T	Periode

$$T = \frac{2\pi}{\omega}$$



## Prinzip der virtuellen Leistungen

Trägheitskraft bei homogener Beschleunigung:  $\underline{\mathbf{F}}^T = m \underline{\mathbf{a}}$

Die Gesamtleistung aller wirklichen Kräfte und aller (für die Beschleunigungen der wirklichen Bewegung berechneten) Trägheitskräfte verschwindet für jeden virtuellen Bewegungszustand.

$$\tilde{P}^i + \tilde{P}^a + \underbrace{\tilde{P}^T}_{\underline{\mathbf{F}}^T \underline{\tilde{\mathbf{v}}}} = 0 \quad \forall \{\underline{\tilde{\mathbf{v}}}\}$$

Das PdvL gilt auch für Mehrkörpersysteme!

## Kinematische Relationen

Gibt es mehr Koordinaten als Freiheitsgrade, so sind diese voneinander abhängig. Der Freiheitsgrad ist die Anzahl der Minimalkoordinaten, die nötig sind, um die Lage des Systems eindeutig zu beschreiben.

Die kinematischen Relationen erstellt man in solchen Fällen durch Anwendung der Gesetze der Kinematik.

## Massenmittelpunktsatz

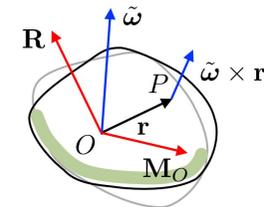
Bei einem Körper/System gilt:

$$m \cdot \underline{\dot{\mathbf{r}}}_C = \underline{\mathbf{R}} \Rightarrow m \cdot \underline{\mathbf{a}}_C = \underline{\mathbf{R}}$$

wobei  $\underline{\mathbf{a}}_C$  die Beschleunigung im Schwerpunkt des Körpers ist

## Drallsatz für inertialen Punkt O

Drall eines Körpers bezüglich einem Festpunkt O (Punkt O ist in Ruhe):



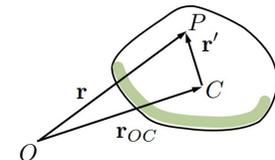
$$\underline{\mathbf{L}}_O = \iiint \underline{\mathbf{r}}_{OP} \times \underline{\mathbf{v}} \, dm$$

Drallsatz für einen Starrkörper:

$$\underline{\dot{\mathbf{L}}}_O = \underline{\mathbf{M}}_O$$

## Drallsatz für körperfesten Punkt C

Oft ist es praktisch den Drall bezüglich Schwerpunkt C anzuwenden:



$$\underline{\mathbf{L}}_C = \iiint \underline{\mathbf{r}}' \times \underline{\mathbf{v}}' \, dm$$

Drallsatz bezüglich dem Schwerpunkt C:

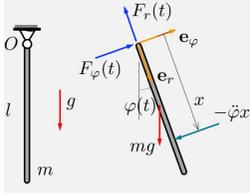
$$\underline{\dot{\mathbf{L}}}_C = \underline{\mathbf{M}}_C$$

Transformationsformel des Dralls:

$$\underline{\mathbf{L}}_O = \underline{\mathbf{r}}_{OC} \times \underline{\mathbf{P}} + \underline{\mathbf{L}}_C$$

## Physikalischer Pendel

Annahmen: Gelenk reibungsfrei, Starrer Stab und Masse homogen verteilt.



Homogene lineare DGL 2ter Ordnung:

$$\ddot{\varphi} + \underbrace{\frac{3g}{2l}}_{=\omega^2} \underbrace{\varphi}_{\approx \sin \varphi} = 0$$

unter der Annahme  $\varphi \ll 1$  :  $\varphi \approx \sin \varphi$

## Ebene Kinetik

Das Massenträgheitsmoment gibt an, wie "schwer" es ist, den Körper um den Punkt zu drehen.

O ist ein Fixpunkt:

Trägheitsmoment:

$$I_O = \iint r^2 dm$$

$$\underline{L}_O = \omega I_O \underline{e}_z$$

$$\dot{\underline{L}}_O = I_O \dot{\omega} = I_O \ddot{\varphi}$$

C ist der Schwerpunkt:

Trägheitsmoment:

$$I_C = \iint r'^2 dm$$

$$\underline{L}_C = \omega I_C \underline{e}_z$$

$$\dot{\underline{L}}_C = I_C \dot{\omega} = I_C \ddot{\varphi}$$

## Satz von Steiner

$$I_O = mr_{OC}^2 + I_C$$

Massepunkt	$I_C = 0$	$I_O = mL^2$
Stange	$I_C = \frac{1}{12}mL^2$	$I_O = \frac{1}{3}mL^2$
Gleichmässige Scheibe	$I_C = m\frac{R^2}{2}$	$I_O = \frac{3}{2}mR^2$
Kreisring	$I_C = mR^2$	$I_O = 2mR^2$

