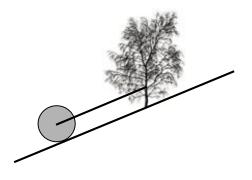
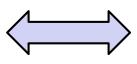


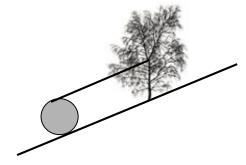
5.2.4 Drehbewegung starrer Körper um eine nichtbeschleunigte Achse

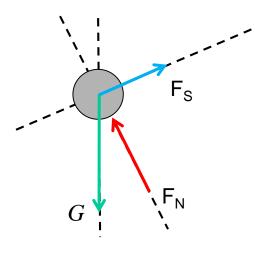
5.2.4.1 Drehmoment

Wir haben gesehen, dass ein Körper sich dann in Ruhe befindet, wenn sich die Wirkungslinien aller angreifenden Kräfte in einem Punkt schneiden und wenn die vektorielle Summe aller Kräfte 0 beträgt.

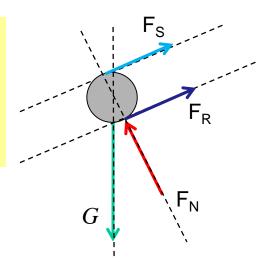






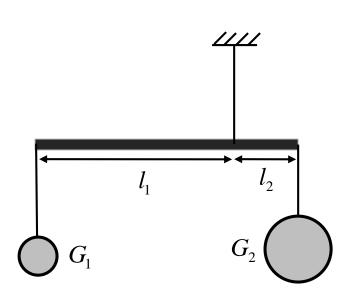


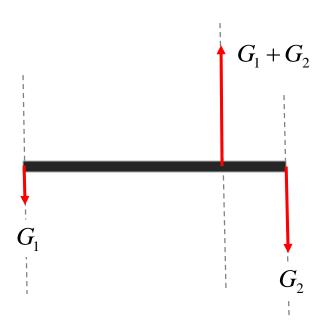
Was ist zu tun, wenn sich die angreifenden Kräfte nicht in einem Punkt zum Schnitt bringen lassen?





Beispiel: Balkenwaage





Beobachtung:

Die Balkenwaage ist dann im Gleichgewicht, wenn gilt :

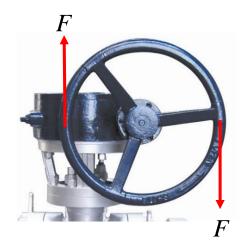
$$G_1 \cdot l_1 = G_2 \cdot l_2$$

Obwohl sich die Kräfte nicht in einem Punkt schneiden, ist die Waage im Gleichgewicht.



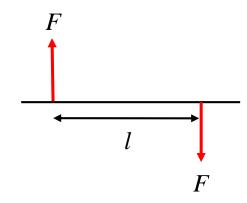
Einführung eines Drehmoments:

Ein <u>paralleles</u> aber <u>entgegengesetztes Kräftepaar</u> wird als *Drehmoment* bezeichnet.

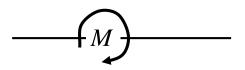


Wirkt auf ein Körper ein Kräftepaar, so kann man auch sagen:

"Am Körper greift ein Drehmoment an."



Statt das Kräftepaar zu zeichnen, trägt man dann an (Drehrichtung beachten):

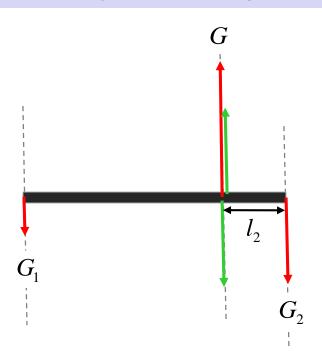


Die Größe des Drehmoments ist dann so festgelegt:

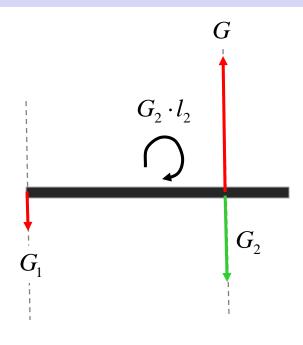
$$M = F \cdot l$$



Fortsetzung: Balkenwaage 2 (Gedankenexperiment)



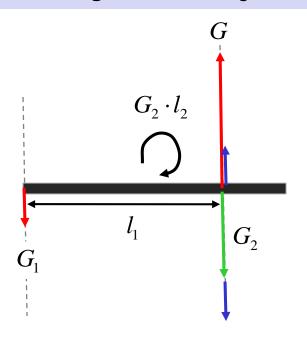
Durch hinzufügen eines sich neutralisierenden Kräftepaares in der Größe G₂ (grün) ändert sich nichts.

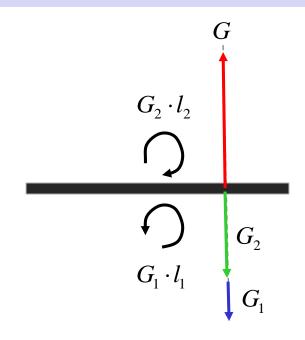


Kräftepaar wir durch Moment ersetzt.



Fortsetzung: Balkenwaage 3





Durch hinzufügen eines sich neutralisierenden Kräftepaares in der Größe G₁ (blau) ändert sich nichts.

Kräftepaar wir durch Moment ersetzt.



$$G = G_1 + G_2$$

$$G = G_1 + G_2 \qquad G_1 \cdot l_1 = G_2 \cdot l_2$$

Ein Körper ändert seinen Bewegungszustand nicht, wenn gilt:

$$\sum F = 0$$

$$\sum F = 0 \qquad \sum M = 0$$

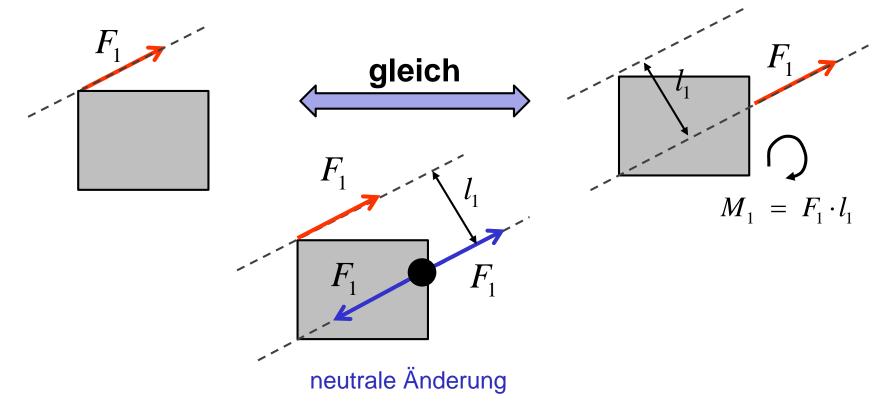


Fazit: Eine Kraft F kann parallelverschoben werden, wenn ein Korrekturmoment

M hinzugefügt wird (Drehrichtung des Momentes beachten!).

Das Korrekturmoment hat die Größe:

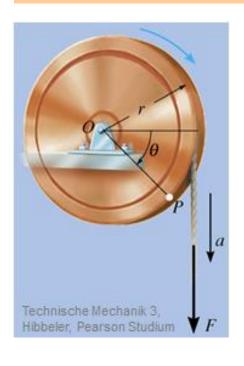
M = F · senkrechter Abstand zwischen F und dem parallelverschobenen Vektor

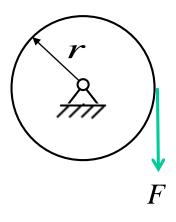




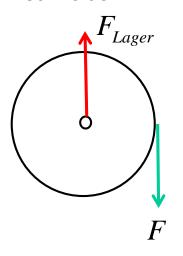
5.2.4.2 Zweites Newton'sches Axiom für Drehbewegungen

Wirkt auf einen Körper eine Drehmoment ein, so ändert sich sein Bewegungszustand, es setzt eine Winkelbeschleunigung ein.

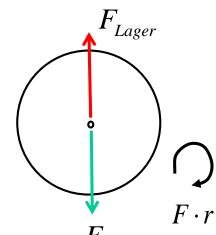




Scheibe freischneiden



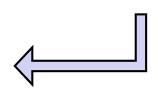
F verschieben



$$F_{Lager} = F$$
 $M = F \cdot r$

$$M = F \cdot r$$

Durch das Drehmoment setzt eine Drehbewegung ein.





Die Größe der Winkelbeschleunigung hängt

- vom Drehmoment M ab, welches auf den Körper einwirkt und
- von einer Eigenschaft des Körpers, die als <u>Massenträgheitsmoment</u> J bezeichnet wird.

Das Massenträgheitsmoment ist ein Maß für die Drehträgheit eines Körpers.



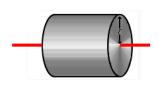
Es gilt das 2. Newtonsche Gesetz für Drehbewegungen (= *Momentensatz*):

$$M=J\cdot\ddot{arphi}$$
 für Rotation $\widehat{igglaphi}$ vergl.



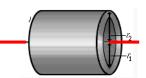
Das Massenträgheitsmoment J hängt ab

- a) von der Körperform (räumlichen Masseverteilung) und
- b) von der Lage der Drehachse

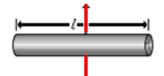


$$J_S = \frac{1}{2}m \cdot r^2$$

Vollzylinder mit Radius r

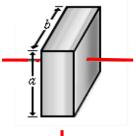


$$J_S = \frac{1}{2} m \cdot (r_2^2 + r_1^2)$$
 Hohlzylinder

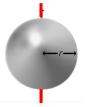


$$J_S = \frac{1}{12} m \cdot l^2$$

Stab der Länge I um Schwerpunkt



$$J_S = \frac{1}{12}m \cdot (a^2 + b^2)$$
 Quader um Schwerpunkt



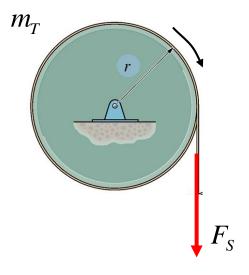
$$J_S = \frac{2}{5}m \cdot r^2$$

Vollkugel mit Radius r



Übung: Kraft an Seiltrommel → Drehung um Schwerpunkt

An einer Seiltrommel (Vollzylinder mit der Masse m_T) wirkt eine Kraft F_S . Beschreiben Sie das System.



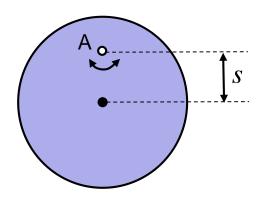


5.2.4.3 Massenträgheitsmoment bei Drehung um einen beliebigen Drehpunkt

Satz von Steiner: <u>Dreht</u> ein Körper <u>nicht um den Schwerpunkt</u>, sondern um einen

Punkt A (mit Abstand s zum Schwerpunkt), so wird das Massen-

trägheitsmoment zu (parallele Achsverschiebung):



$$J_A = J_S + m \cdot s^2$$

Satz von Steiner

Beispiel: Ein Vollzylinder (Radius r) wird an seinem Rand pendelnd aufgehängt. Wie groß ist das Massenträgheitsmoment des Zylinderpendels?

$$J_S = \frac{1}{2}m \cdot r^2 \qquad \Longrightarrow \qquad J_A = \frac{1}{2}m \cdot r^2 + m \cdot r^2 = \frac{3}{2}m \cdot r^2$$



Beispiel: Trebuchet-Game (crush-the-castle)

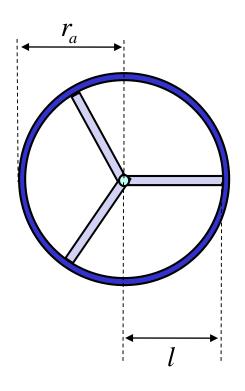


http://www.bildspielt.de/online-spiele/actionspiel/crush-the-castle/



Übung: Speichenrad

Wie groß ist das Massenträgheitsmoment *J* des gegebenen Speichenrades?



Masse einer Speiche $m_{Sp} = 1kg$

Masse des Reifens $m_R = 2kg$

Länge einer Speiche l = 0.5m

Aussenradius $r_a = 0.52m$



5.2.5 Aufstellung der Bewegungsgleichungen für Starrkörpersysteme

5.2.5.1 Vorgehensweise

Die Bewegungs-Differentialgleichungen können wie folgt bestimmt werden:

- 1. Schritt: Freischneiden aller Körper
- 2. Schritt: Schwerpunktsatz (s.u.)
- 3. Schritt: Momentensatz (s.u.)
- 4. Schritt: Kompatibilitätsbedingungen zwischen den bewegten Körpern

Nicht immer sind alle Schritte notwendig, z.B. bei reiner translatorischer oder rotatorischer Bewegung.

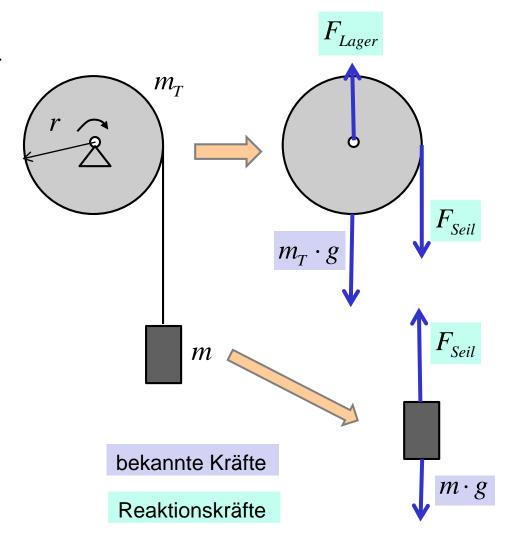


5.2.5.2 Schritt 1: Massen freischneiden

Jeden massebehafteten Teilkörper einzeln zeichnen (freischneiden).

An jedem massebehafteten Teilkörper die angreifenden Kräfte (eingeprägte Kräfte + Reaktionskräfte) antragen.

Kräfte die zwischen zwei Körpern wirken (z.B. F_{Seil}) den <u>gleichen</u> Namen geben und mit <u>entgegengesetzten Richtungen</u> antragen.

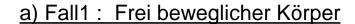


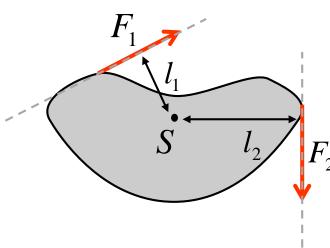


5.2.5.3 Schritt 2: Schwerpunktgleichungen aufstellen --> Translation

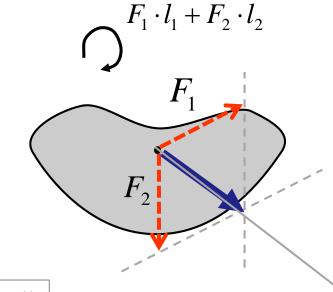
Grundsätzlich gilt der Schwerpunktsatz:

Der Schwerpunkt S eines Systems bewegt sich so, als ob die Gesamtmasse in ihm vereinigt wäre und alle äußeren Kräfte an ihm angriffen





keine Reaktionskräfte!



$$\sum F_{sx} = m \cdot \ddot{x}_{s}$$

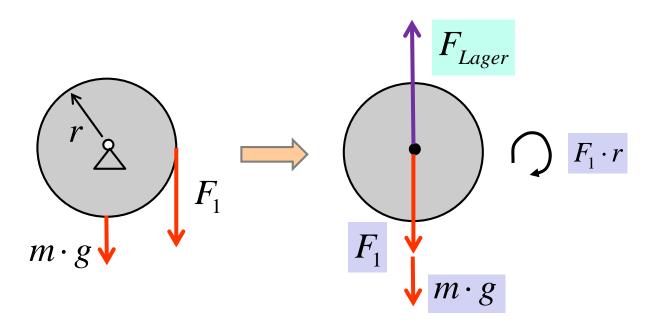
$$\sum F_{sy} = m \cdot \ddot{y}_{s}$$

Bewegungs-richtung



b) Fall 2: Drehung um eine feste Achse im Schwerpunkt

Da durch die Lagerung eine translatorische Bewegung verhindert wird, stellen sich die Zwangskräfte (Lager) so ein, die Schwerpunktkräfte 0 sein müssen :



bekannte Kräfte

Reaktionskräfte

$$\sum F_{sx} = 0$$

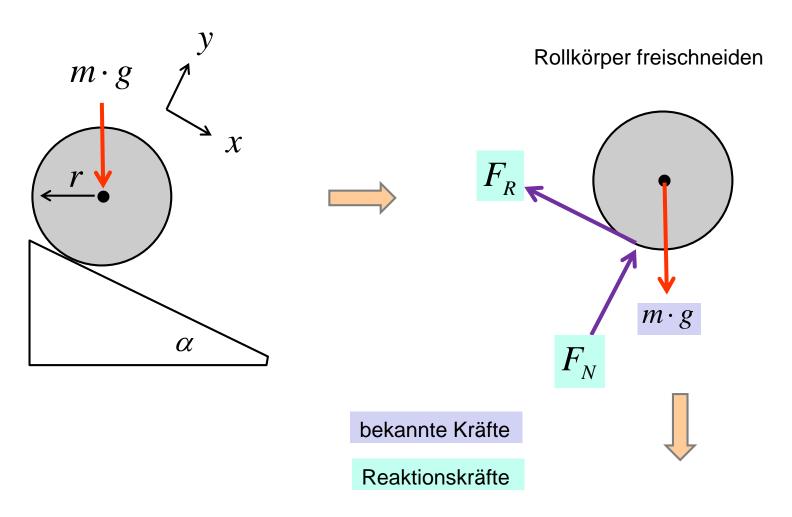
$$\sum F_{sy} = F_{Lager} - mg - F_1 = 0$$

→ keine Translation (erzwungen)

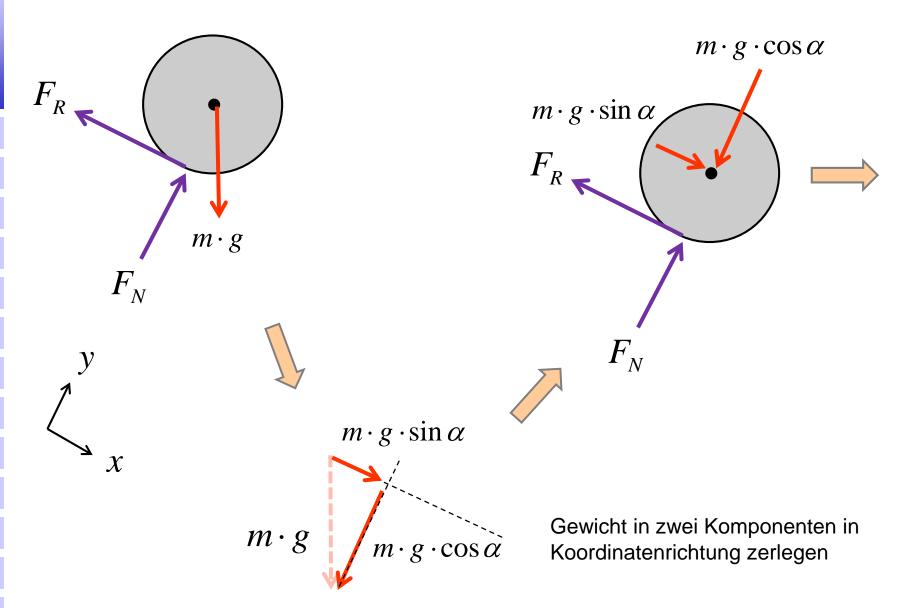


c) Fall 3: Rollen

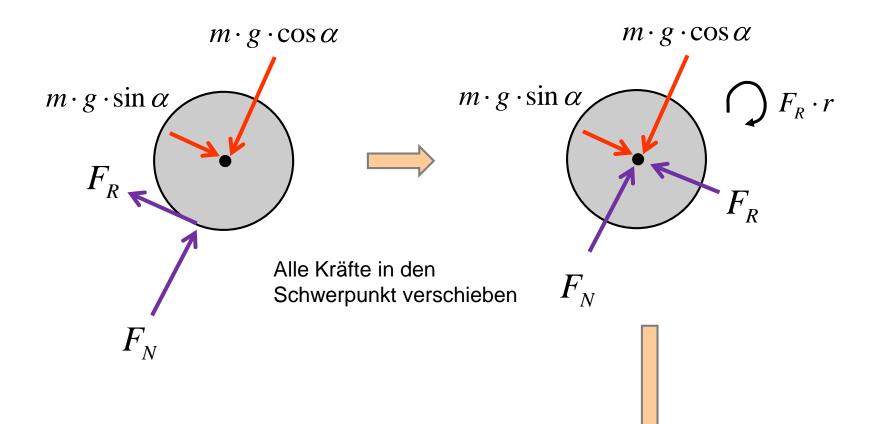
Beim Rollen findet eine Bewegung in x-Richtung statt, aber nicht in y-Richtung.











Da der Schwerpunkt in x-Richtung beschleunigt, in y-Richtung jedoch nicht, gilt:

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

$$\sum F_{y} = 0$$



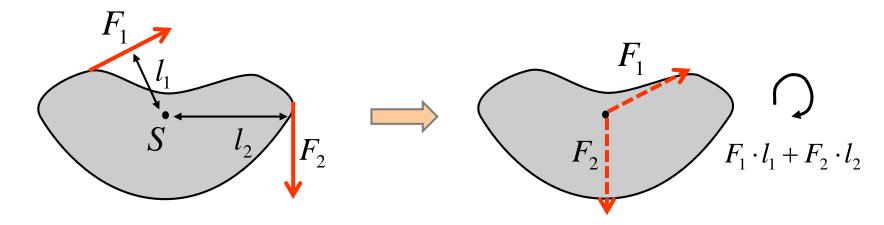
5.2.5.4 Schritt 3: Momentengleichungen aufstellen --> Rotation

Grundsätzlich gilt der Momentensatzsatz:

Verschiebt man alle an einen Körper angreifenden Kräfte in seinen Schwerpunkt, so ergibt sich seine Drehbewegung aus den resultierenden Momenten M(S) und dem auf den Schwerpunkt bezogenen Massenträgheitsmoment J_S .

$$\sum M(S) = J_S \cdot \ddot{\varphi}$$

a) Fall 1 : Frei beweglicher Körper

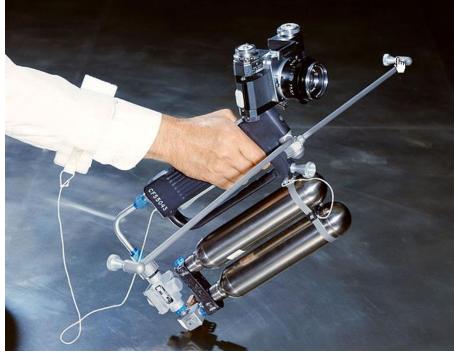


$$\sum M(S) = F_1 \cdot l_1 + F_2 \cdot l_2 = J_S \cdot \ddot{\varphi}$$



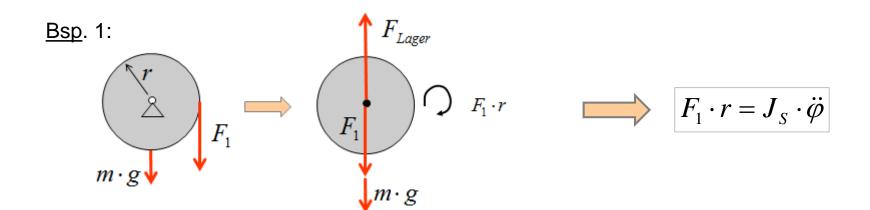
Beispiel: Hand-Manövrierpistole

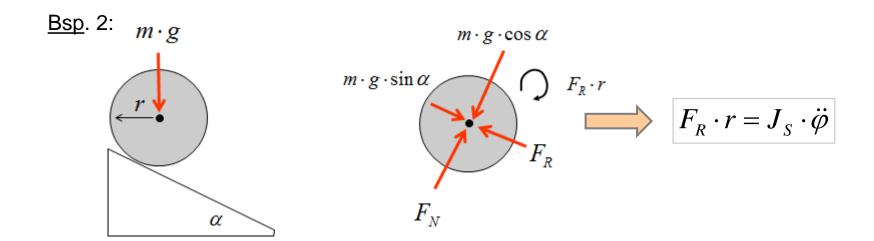






b) Fall 2 : Erzwungene Drehung um den Schwerpunkt

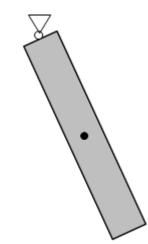






c) Fall 3: Drehungen um eine feststehende Achse nicht im Schwerpunkt

In diesem Fall ist der Momentensatz etwas ungünstig für die Berechnung der Bewegungsgleichungen, da die Momente aus zunächst unbekannten Reaktionskräften (Lagerkräften) bestehen.



Für diesen Sonderfall (z.B. Pendel) lässt sich aber aus dem Momentensatz die für weitere Berechnung (günstigere) Beziehung herleiten (o. Bew.):

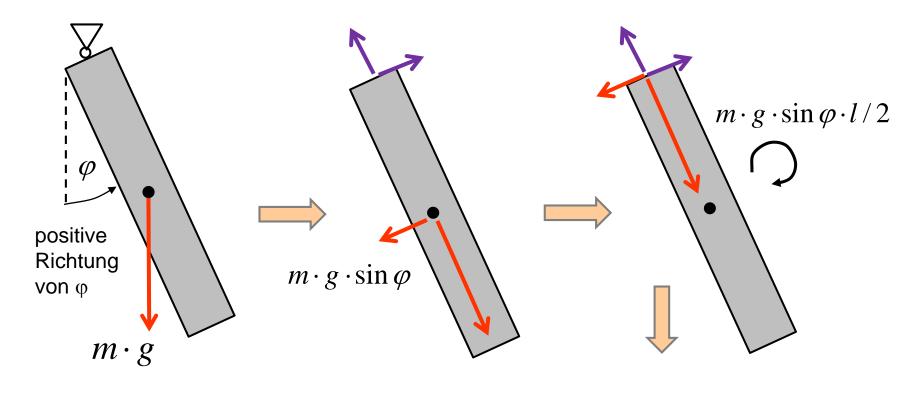
$$\sum M(A) = J_A \cdot \ddot{\varphi}$$

Aufstellen der Bewegungsgleichung:

- 1. Zunächst <u>alle Kräfte in den Drehpunkt A verschieben</u>. Das vereinfacht die Lösung, da Kräfte im Drehpunkt keine Wirkung auf die Drehung haben.
- 2. Dabei die resultierenden Momente M(A) bestimmen.
- 3. J_A ggf. aus J_S mit Satz von Steiner berechnen.

Meisel 24





Anm.: Negatives Vorzeichen, da das Moment entgegengesetzt zur Drehrichtung von φ ist.

$$-m \cdot g \cdot \sin \varphi \cdot \frac{l}{2} = J_A \cdot \ddot{\varphi}$$

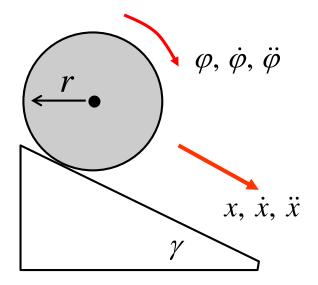
Meisel 25



5.2.5.5 Schritt 4: Kompatibilitätsbedingungen → Translation + Rotation

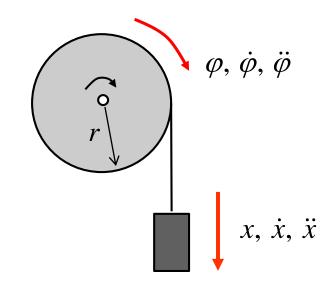
Kompatibilitätsbedingungen werden dann benötigt, wenn Rotationsbewegungen mit Translationsbewegungen gekoppelt sind.

Beispiel: Rollen



$$\varphi = \frac{x}{r}$$

$$\omega = \dot{\varphi} = \frac{v_t}{r}$$

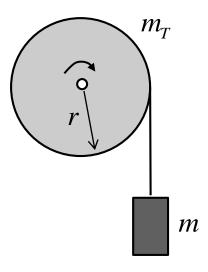


$$\left| \varphi = \frac{x}{r} \right| \quad \left| \omega = \dot{\varphi} = \frac{v_t}{r} \right| \quad \left| \alpha = \ddot{\varphi} = \frac{a_t}{r} \right|$$



Übung: Masse an Seiltrommel → Drehung um Schwerpunkt

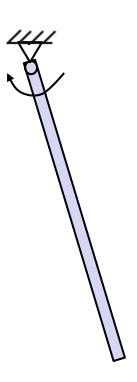
An einer Seiltrommel (Vollzylinder mit der Masse m_T) hängt die Masse m. Zum Zeitpunkt t=0 wird die Masse losgelassen, so dass sie nach unten sinkt. Modellieren Sie das System mit Simulink.





Übung: Stabpendel → Drehung um beliebigen festen Punkt

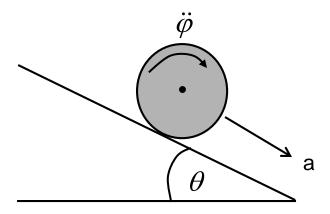
Ein Stab (Länge I, Masse m) pendelt an seinem Ende. Modellieren Sie die Pendelbewegung mit Simulink.





Übung: Kugel auf schiefer Ebene

Eine Vollkugel rollt eine schiefe Ebene hinunter (θ =20°). Die Bewegung der Kugel soll simuliert werden.



Zeichnen Sie das Analogrechnerbild der Simulation (mit Anfangswerten).

Wer ist schneller:

- a) Ein Zylinder der den Berg hinunter rollt?
- b) Ein dünnwandiger Hohlzylinder der den Berg hinunter rollt?
- c) Ein Block der den Berg reibungsfrei hinunterrutscht?



5.2.6 Impuls und Stoß

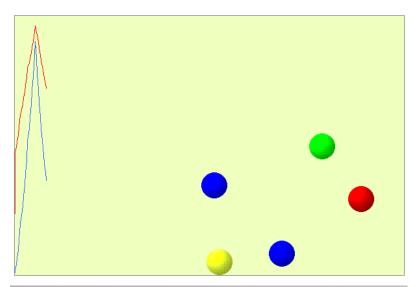
5.2.6.1 Worum geht es?

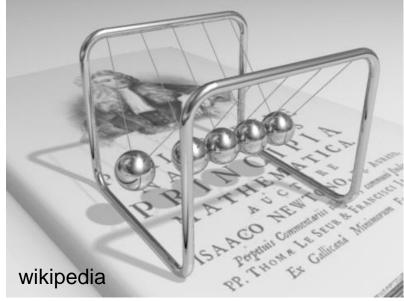
Bei Zusammenstößen von bewegten Körpern, ändern sich die deren Geschwindigkeiten und Richtungen.

→ elastischer oder unelastischer Stoß











5.2.6.2 Impuls und Impulsänderung

Das Produkt aus Masse und Geschwindigkeit eines Körpers bezeichnet man als Impuls p:

$$\vec{p} = m \cdot \vec{v}$$

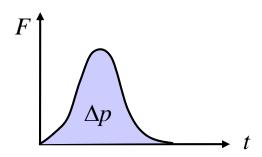
Wirkt <u>keine Kraft</u> auf den Körper, so ändert sich sein Bewegungszustand nicht und damit <u>ändert sich auch der Impuls nicht</u> (konstante Masse vorausgesetzt).

Wirkt <u>eine Kraft</u> auf den Körper, so ändert sich sein Bewegungszustand und <u>damit ändert sich auch der Impuls</u>.

$$\vec{F} = m\vec{a} = m\frac{d\vec{v}}{dt} = \frac{dm\vec{v}}{dt} = \frac{d\vec{p}}{dt} \implies \vec{F} \implies \vec{F} \implies \vec{p}$$

Die Impuls eines Körpers steigt mit der auf ihn einwirkenden Kraft und mit der Einwirkdauer.

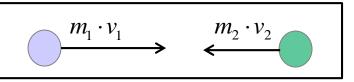
→ Impulsänderung = Fläche unter der F(t)-Kurve





5.2.6.3 Impulserhaltungssatz

Der Gesamtimpuls eines geschlossenen Systems (d.h. keine äußere Krafteinwirkung) von Körpern bleibt konstant.



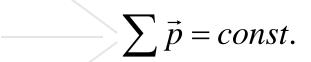
$$\stackrel{(m_1+m_2)\cdot v^*}{\longrightarrow}$$

$$\stackrel{m_1 \cdot v_1'}{\longleftarrow} \qquad \stackrel{m_2 \cdot v_2'}{\longleftarrow} \qquad \longrightarrow$$

$$m_1 \cdot v_1 + m_2 \cdot v_2 = m_1 \cdot v_1 + m_2 \cdot v_2$$

Impuls vor Stoß

Impuls nach Stoß



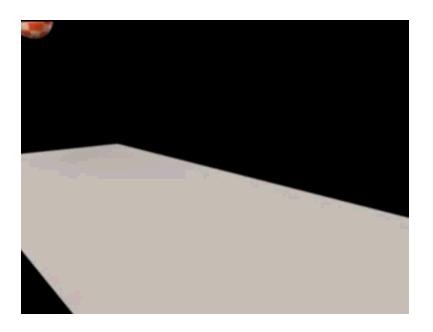




5.2.6.4 Simulation von Stoßvorgängen - Modellierungsungenauigkeiten

In der realen Welt laufen Stoßprozesse in drei Phasen ab:

- 1. Bewegung vor der Kollision
- Berührung, Verformung und Impulsaustausch
- 3. Bewegung nach der Kollision



Zeitdauer und Verformungsgrad in Phase 2 hängen stark vom Material (z.B. Stahl, Weichgummi) ab.

In vielen Simulationen sind die in Phase 2 ablaufenden Vorgänge <u>uninteressant</u> (z.B. Billard-Simulation) und werden daher nicht simuliert.

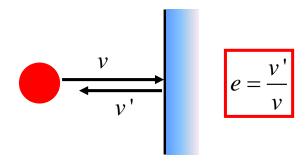
Die Berücksichtigung der in Phase 2 ablaufenden Vorgänge ist besonders aufwändig.



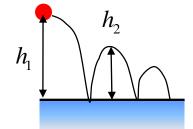
5.2.6.5 Elastischer, teilelastischer und plastischer Stoß an einer Wand

Beim Stoß kann Bewegungsenergie "verloren gehen", d.h. in andere Energieformen umgewandelt werden (z.B. Verformungswärme, pot. Energie, Schall). Dies kann durch die *Stoßzahl* e berücksichtigt werden.

$$e=1$$
 elastischer Stoß $1>e>0$ teilelastischer Stoß $e=0$ plastischer Stoß



Bestimmung von *e* durch Hüpfversuch:

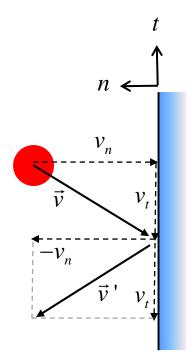


$$e = \sqrt{\frac{h_2}{h_1}}$$



5.2.6.6 Reflexion an einer glatten Wand

Fall 1: Waagrechte/Senkrechte Wand



vorher:
$$\vec{v} = (v_t, v_n)$$

nachher:
$$\vec{v}' = (v_t, -v_n)$$
 rein elastischer Stoss

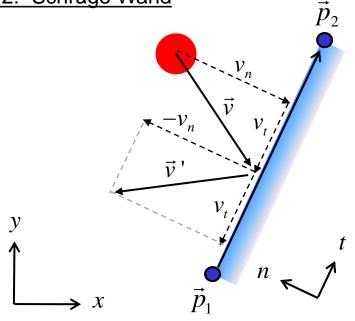
$$\vec{v}' = (v_t, -e \cdot v_n)$$
 für e<1

Bei der elastischen Reflexion an einer Wand

- bleibt die Tangentialkomponente erhalten,
- die Normalkomponente kehrt ihre Richtung um.



Fall 2: Schräge Wand



Herleitung → Tafel

 \vec{p}_1 , \vec{p}_2 : 2 Punkte auf der Wand

 \vec{t} , \vec{n} : Einheitsvektoren in Tangentialund Normalrichtung

 $\vec{p}_2 - \vec{p}_1$: Vektor von \vec{P}_1 nach \vec{P}_2 in Richtung von \vec{t}

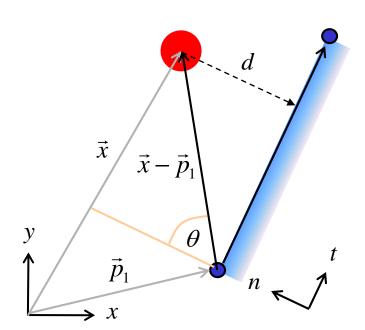
$$\vec{t}$$
, \vec{n} lassen sich konstruieren mit : $\vec{t} = \frac{\vec{p}_2 - \vec{p}_1}{|\vec{p}_2 - \vec{p}_1|}$ und $\vec{n} = (-t_y, t_x)^T$

Damit können die Geschwindigkeitskomponenen in Tangential- und Normalenrichtung berechnet werden: $v_t = \vec{v}^T \cdot \vec{t}$ $v_n = \vec{v}^T \cdot \vec{n}$

Für \vec{v} ' gilt dann : \vec{v} '= $v_t \cdot \vec{t} - v_n \cdot \vec{n}$ für rein elastischen Stoss \vec{v} '= $v_t \cdot \vec{t} - e \cdot v_n \cdot \vec{n}$ für e<1



Wann berührt der Ball die Wand?



Herleitung → Tafel

 $\vec{x} - \vec{p}_1$: Vektor von \vec{p}_1 nach \vec{x}

Der Abstand d ist dann: $d = (\vec{x} - \vec{p}_1) \cdot \vec{n}$

Der Ball berührt die Wand, wenn gilt: d = Ballradius

Beweis: $d = (\vec{x} - \vec{p}_1) \cdot \vec{n} = |(\vec{x} - \vec{p}_1)| \cdot 1 \cdot \cos(\theta)$



Übung: Ballreflexion an schräger glatter Wand

Gegeben sind zwei Punkte auf einer schrägen Wand: $\vec{p}_1 = (13, 6)^T$ $\vec{p}_2 = (17, 8)^T$

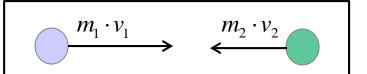
Ein Ball hat die Geschwindigkeit $\vec{v} = (-5, -5)^T$ und prallt auf die Wand auf.

Berechnen Sie mit Matlab den Geschwindigkeitsvektor nach der Reflexion (e=1).



5.2.6.7 Gerader zentrischer Stoß zweier Körper

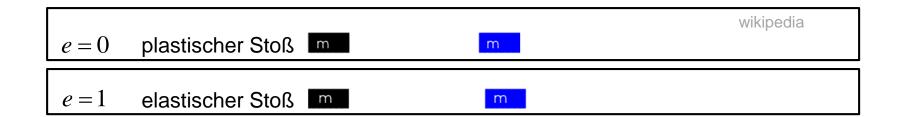
Aus dem Impulserhaltungssatz lassen sich die folgenden Beziehungen für die Geschwindigkeiten zweier Körper nach dem Stoß ableiten.





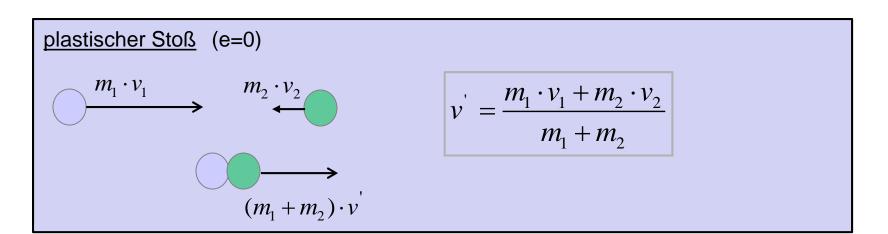
$$v_1' = \frac{m_1 v_1 + m_2 v_2 - e \cdot m_2 (v_1 - v_2)}{m_1 + m_2}$$

$$v_{2}' = \frac{m_{1}v_{1} + m_{2}v_{2} - e \cdot m_{1}(v_{1} - v_{2})}{m_{1} + m_{2}}$$





Idealfälle: Zentraler plastischer und elastischer Stoß



$$\xrightarrow{m_1 \cdot v_1} \xrightarrow{m_2 \cdot v_2}$$

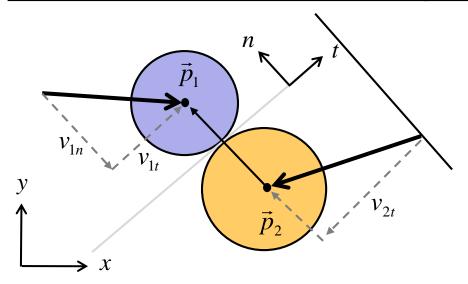
$$\begin{array}{c}
 m_1 \cdot v_1 \\
 \hline
\end{array}$$

$$v_1' = \frac{2(m_1 \cdot v_1 + m_2 \cdot v_2)}{m_1 + m_2} - v_1$$

$$v_{2}' = \frac{2(m_{1} \cdot v_{1} + m_{2} \cdot v_{2})}{m_{1} + m_{2}} - v_{2}$$



5.2.6.8 Schiefer zentrischer Stoß zweier glatter Kugeln/Scheiben



Herleitung → Tafel

Kugelmassen: m_1, m_2

Kugel-/Scheibenradien: r_1, r_2

Der Zusammenprall erfolgt, wenn:

$$|\vec{p}_1 - \vec{p}_2| = r_1 + r_2$$

$$\vec{t}$$
, \vec{n} lassen sich konstruieren mit : $\vec{n} = \frac{\vec{p}_1 - \vec{p}_2}{|\vec{p}_1 - \vec{p}_2|}$ und $\vec{t} = (n_y, -n_x)^T$

Für die Tangentialkomponenten der Kugelgeschwindikeiten vor dem Zusammenprall gilt:

$$v_{1t} = \vec{v}_1^T \cdot \vec{t}$$
$$v_{2t} = \vec{v}_2^T \cdot \vec{t}$$

Für die Tangentialkomponenten der Kugelgeschwindikeiten nach dem Zusammenprall gilt:

$$\begin{array}{c} v_{1t} '= v_{1t} \\ v_{2t} '= v_{2t} \end{array} \qquad \text{vorher=nachher}$$



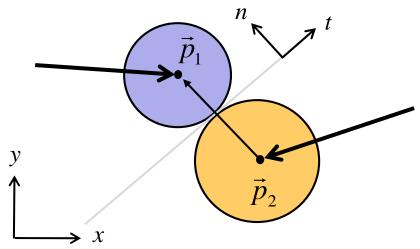
Für die Normalkomponenten der Kugelgeschwindikeiten vor dem Zusammenprall gilt:

$$v_{1n} = \vec{v}_1^T \cdot \vec{n}$$
$$v_{2n} = \vec{v}_2^T \cdot \vec{n}$$

Für die Normalkomponenten der Kugelgeschwindikeiten nach dem Zusammenprall gilt:

$$\dot{v_{1n}} = \frac{m_1 v_{1n} + m_2 v_{2n} - e \cdot m_2 (v_{1n} - v_{2n})}{m_1 + m_2}$$

$$v_{2n}' = \frac{m_1 v_{1n} + m_2 v_{2n} - e \cdot m_1 (v_{1n} - v_{2n})}{m_1 + m_2}$$



Damit sind die Geschwindigkeitsvektoren der Kugeln nach dem Zusammenprall:

$$\vec{v}_1' = v_{1t}' \cdot \vec{t} + v_{1n}' \cdot \vec{n}$$

$$\vec{v}_2' = v_{2t}' \cdot \vec{t} + v_{2n}' \cdot \vec{n}$$



Übung: Billard

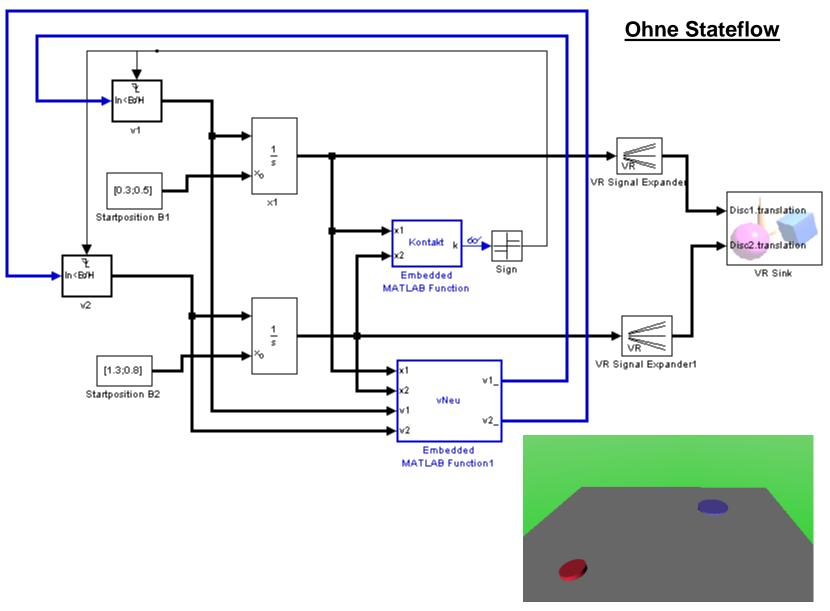
Auf einem Tisch gleiten (reibungsfrei) zwei Kreisscheiben.

$$r_1 = 0.1m$$
 $r_2 = 0.2m$ $m_1 = 100g$ $m_2 = 400g$ $x_{1,0} = (0.3, 0.5)$ $x_{2,0} = (1.3, 0.8)$ $v_1 = (0.2, 0.1) \frac{m}{s}$ $v_2 = (0, 0) \frac{m}{s}$

Modellieren Sie den elastischen Zusammenprall mit Simulink/Stateflow.



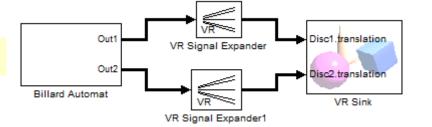


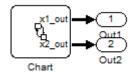


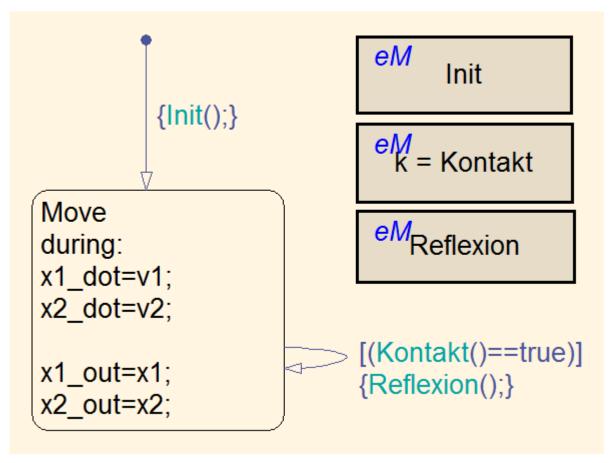


Mit Stateflow

Herleitung → Tafel









	Name	Scope	UpdateMethod	DataType	Size	InitialValue	Port
1 1 0 1 0 1 0 1 0	r1	Constant	Discrete	double	1	0.1	
1 1 0 1 0 1 0 1 0	r2	Constant	Discrete	double	1	0.2	
1 1 0 1 0 1 0 1 0	v1	Local	Continuous	double	2		
1 1 0 1 0 1 0 1 0	v2	Local	Continuous	double	2		
110 101 010	x1	Local	Continuous	double	2		
110 101 010	x2	Local	Continuous	double	2		
1 1 0 1 0 1 0 1 0	x1_out	Output	Discrete	double	2		1
110 101 010	x2_out	Output	Discrete	double	2		2
1 1 0 1 0 1 0 1 0	m1	Parameter	Discrete	Inherit: Same as	-1		
1 1 0 1 0 1 0 1 0	m2	Parameter	Discrete	Inherit: Same as	-1		



5 Physical Modelling

- 5.1 Einleitende Grundgedanken
- 5.2 Physikalische Grundlagen
- 5.3 Partikelsysteme



5.3.1 Einführende Grundgedanken

5.3.1.1 Definition

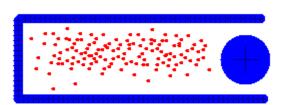
Partikelsysteme beschreiben die Welt ausschließlich durch <u>Punktmassen</u> (= Partikel) und <u>Kräfte</u>.

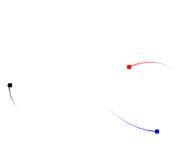
Punktmassen werden beschrieben durch ihre Masse und ihren

Bewegungszustand (Ort, Geschwindigkeit, Beschleunigung).

Kräfte können von außen einwirken (z.B. Gravitation, el. Feld,)

oder untereinander wirken (Federkräfte, gegenseit. Anziehung, ...).









5.3.1.2 Beispielanwendungen







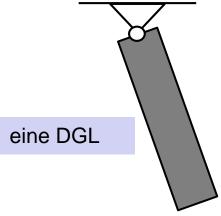


5.3.1.3 Unterschied: Starrkörpersysteme und Partikelsysteme

Starrkörpersysteme

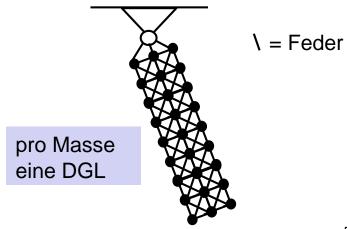
- Komplexere Physik
 - Massen und Kräfte, <u>Drehmomente</u>, <u>Massenträgheitsmomente</u>
- Starre K\u00f6rper stehen in Wechselwirkung miteinander.
- Keine Dehnung und Durchbiegung der Starrkörper.

Beispiel: Stabpendel



Partikelsysteme

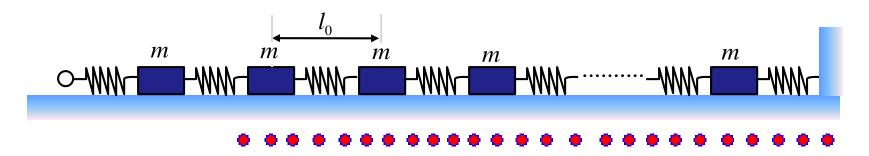
- Einfachere Physik, es gibt nur Punktmassen und Kräfte
- Starre K\u00f6rper werden aus kr\u00e4ftigen Federn (hohe Federkonstante) und vielen Punktmassen nachgebildet.
- Die Starrkörpernachbildungen sind immer flexibel.
- Mehr Rechenaufwand, mit Tendenz zu steifen Differentialgleichungen.

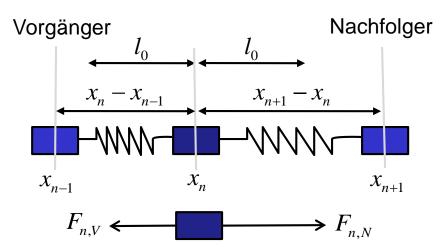




5.3.2 Modellierungsbeispiele

5.3.2.1 Eindimensionale Probleme (am Beispiel: Longitudinalwelle = Dichtewelle)





 l_{0} : Länge der Feder im entspannten Zustand

$$F_{n} = F_{n,V} + F_{n,N}$$

$$= -k \cdot (x_{n} - x_{n-1} - l_{0}) + k \cdot (x_{n+1} - x_{n} - l_{0})$$

$$= k \cdot (x_{n+1} - 2x_{n} + x_{n-1})$$

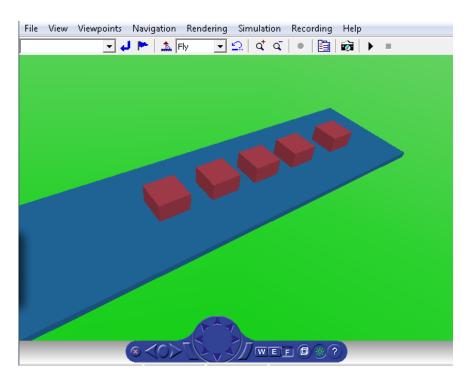
$$F_n = m \cdot a_n$$
 \Rightarrow $a_n = \frac{F_n}{m}$



Übung: Longitudinalwelle

Modellieren Sie das Modell

a) mit Simulink (5 Massen) und

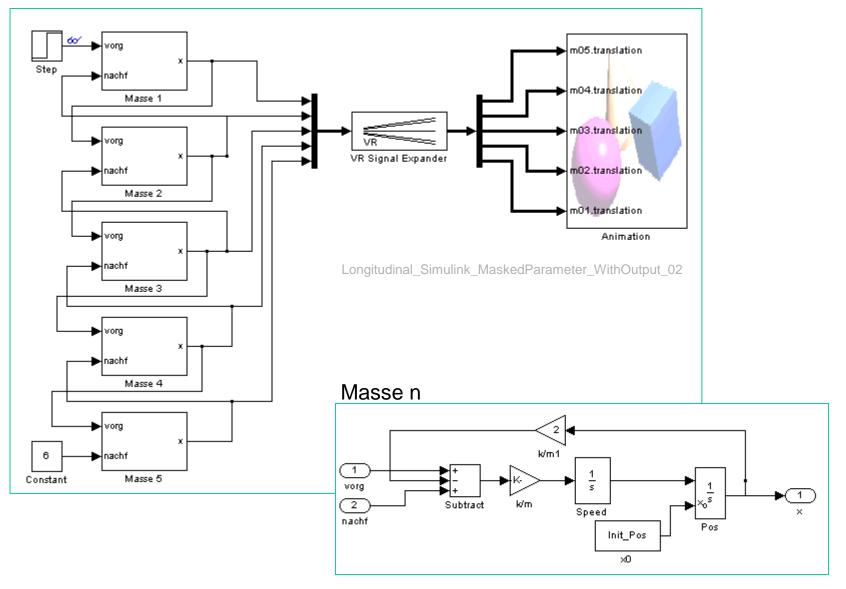


b) und flexibel konfigurierbar mit Stateflow (z.B. 50 Massen).





zu a) Realisierung mit Simulink (5 Massen)

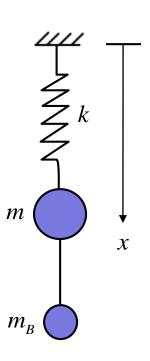




Übung: Berechnung von Anfangswerten

Die Masse m_B wird zum Zeitpunkt t=0 abgeschnitten. Die Bewegung der Masse m soll modelliert werden. Dabei soll der Strömungswiderstand berücksichtigt werden.

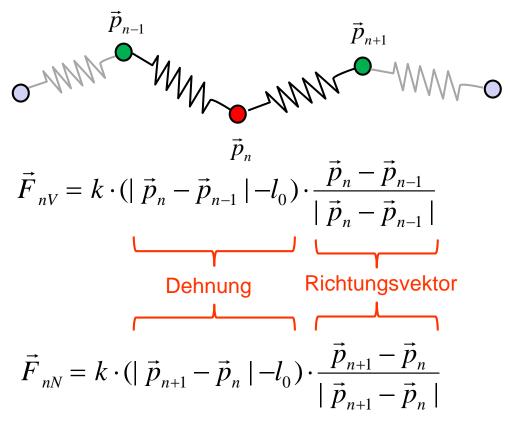
Gegeben: m, m_B, Radius r der Masse m, k, Federlänge I_0 im entspannten Zustand, c_W der Masse m, Dichte des Mediums ρ .

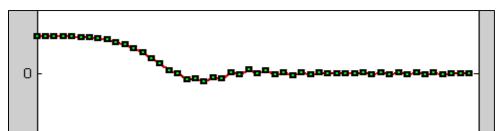


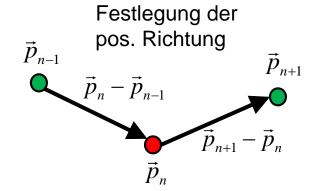


5.3.2.2 Mehrdimensionale Probleme (z.B.: Transversalwelle)

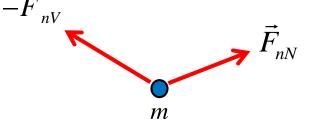
Herleitung → Tafel







Zugkräfte einzeichnen, Vorzeichen neg. wenn gegen die pos. Richtung



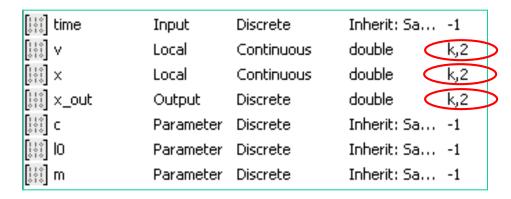
$$\vec{a}_n = \frac{1}{m} \cdot \left(-\vec{F}_{nV} + \vec{F}_{nN} \right)$$



Übung: Transversalwelle

Modellieren Sie das Modell mit Stateflow (50 Massen).

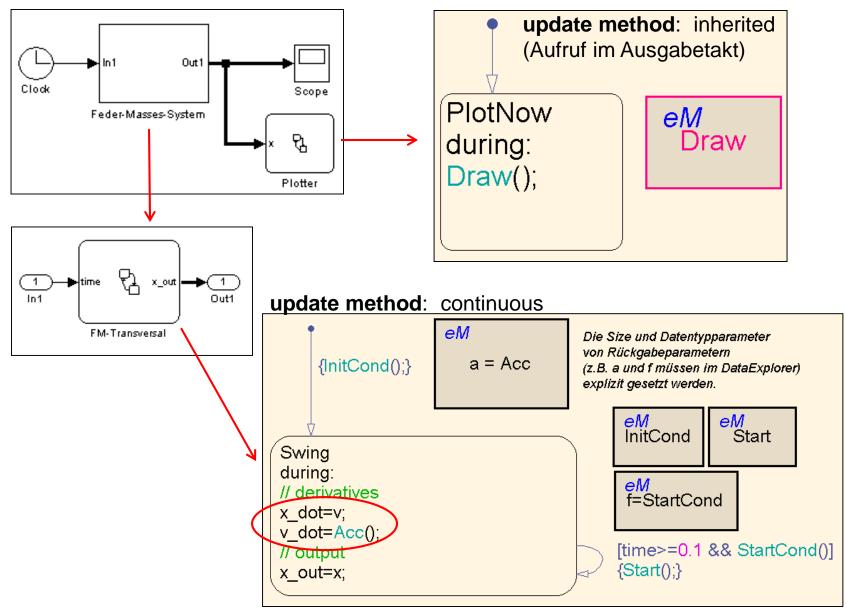
Transversal_2



Randbedingungen:

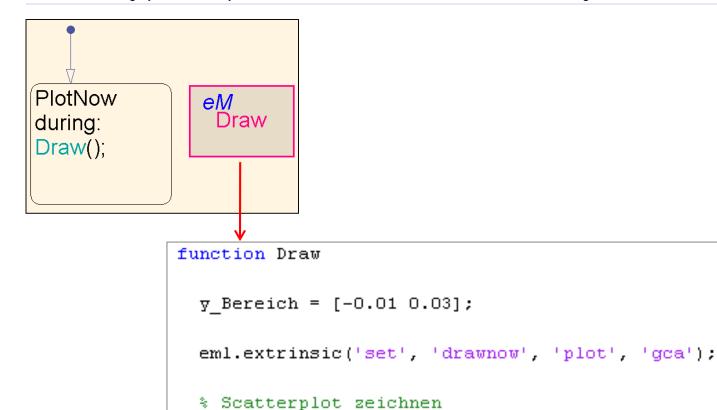
- Federn seien auf die doppelte Länge vorgespannt
- Zum Zeitpunkt t=0.1s werde x₀ sprungartig von (0, 0) auf (0, 0.2) gezogen





end





plot(x(:,1), x(:,2),'-rs','LineWidth',2,...

'MarkerSize',3):

set (gca,'YLim', y_Bereich);
drawnow; % jetzt zeichnen

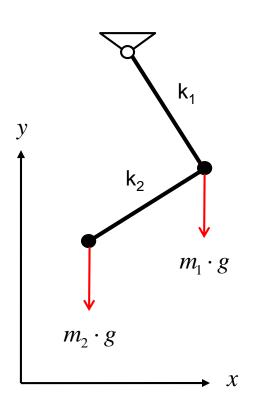
'MarkerEdgeColor','k',...
'MarkerFaceColor','g'...

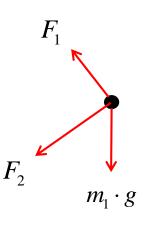


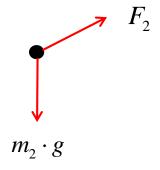
5.3.2.3 Diskrete Ereignisse (am Beispiel: Doppelfederpendel mit Anschlag)

→ Zustandsgrößenumschaltung

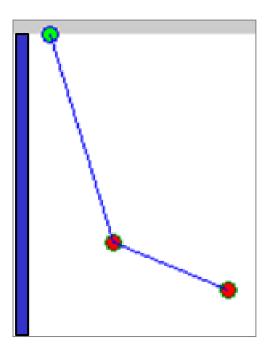
Herleitung → Tafel





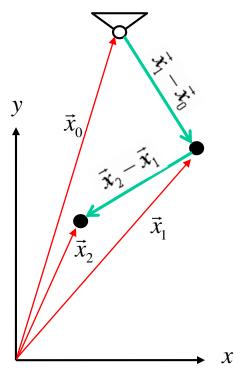


Zustand: beide Federn gedehnt





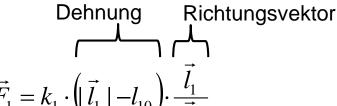
Festlegung der pos. Richtung



$$\vec{l}_1 = (\vec{x}_1 - \vec{x}_0)$$

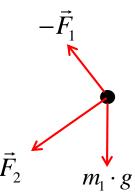
$$\vec{l}_2 = (\vec{x}_2 - \vec{x}_1)$$

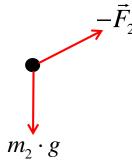
 l_{10}, l_{20} Länge der entspannten Federn



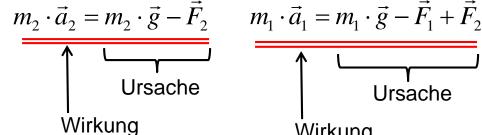
$$\vec{F}_1 = k_1 \cdot \left(|\vec{l}_1| - l_{10} \right) \cdot \frac{\vec{l}_1}{|\vec{l}_1|}$$

$$\vec{F}_{2} = k_{2} \cdot \left(\mid \vec{l}_{2} \mid -l_{20} \right) \cdot \frac{\vec{l}_{2}}{\mid \vec{l}_{2} \mid}$$





Zugkräfte einzeichnen, Vorzeichen neg. wenn gegen die pos. Richtung



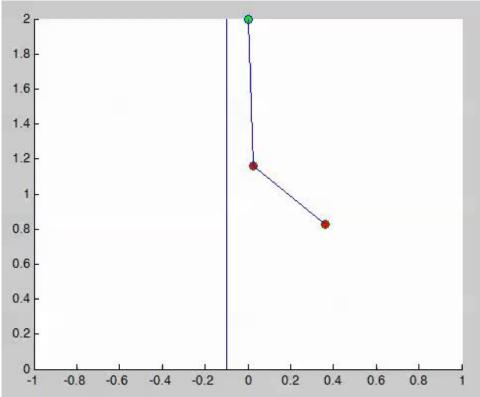


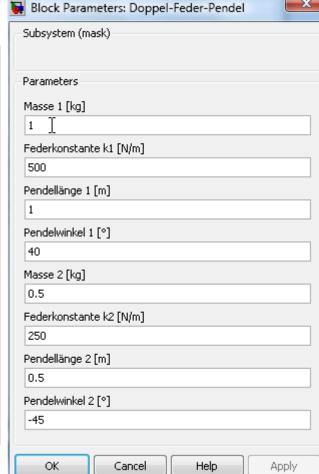
Übung: Doppel-Federpendel mit Anschlag

Modellieren Sie das Doppel-Federpendel mit Stateflow.

Das Pendel sei aufgehängt bei (0,2).

Bei x=-0.1 sei eine Wand.

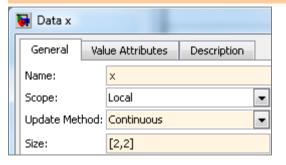


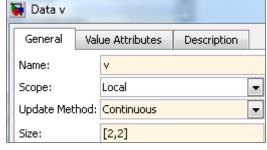


DoppelFederPendelMitAnschlag

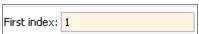


Zustandsgrößen

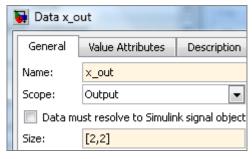




First index: 1

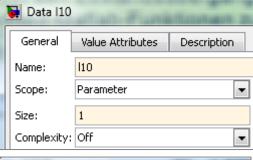


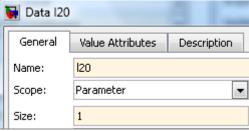
Simulink-Output



First index: 1

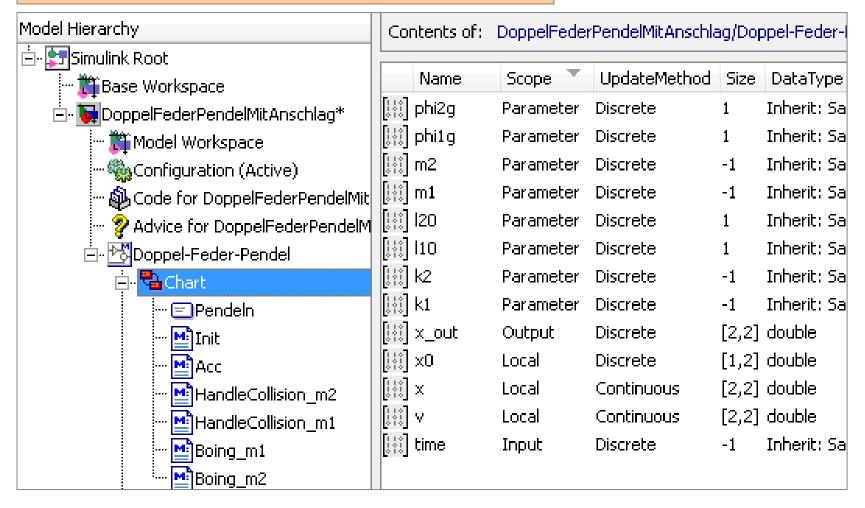
Parameter (z.B. I10, I20)







alle Größen im Model-Explorer





```
Pendel ohne Anschlag

Pendeln
du:
// Derivatives
x_dot = v;
v_dot = Acc();
// Output
x_out = x;

Pendel ohne Anschlag

eM
Init

eM
a=Acc
```

```
function a=Acc()
% Datentyp-Parameter in Model-Explorer
% setzen (size und first index)!!!
a=zeros(2,2);
g = [0, -9.81]; % Erdbeschleunigung
11 = x(1,:)-x0;
12 = x(2,:)-x(1,:);
11b = norm(11);
12b = norm(12);
F1 = k1*(11b-110)*11/11b;
F2 = k2*(12b-120)*12/12b;
a(1,:) = 1/m1 * ((m1*g)-F1+F2);
a(2,:) = 1/m2 * ((m2*g)-F2);
```



```
Pendel mit
                                       eM
                                                         eM
         { Init();}
                   Anschlag
                                            Init
                                                            a=Acc
Pendeln
du:
// Derivatives
                                       eM.
x dot = v;
                                       f=Boing m2
\vee dot = Acc();
// Output
x \text{ out} = x;
                                       eM
                                       HandleCollision m2
                                        eM.
                                       f=Boing_m1
          [ Boing m1() ]
          { HandleCollision_m1(); }
                                       HandleCollision m1
  [ Boing_m2() ]
  { HandleCollision m2(); }
```

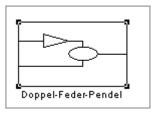
Boing_m..() stellt sicher, dass die Transition nur dann durchlaufen wird, a) wenn die Masse die Wand berührt und

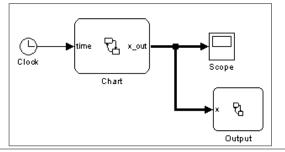
b) sich auf die Wand zubewegt.

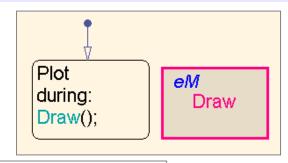
```
function f=Boing_m1
   f=false; % Muss auf boolean gesetzt werden!
   n=[1;0]; % Wandnormale
   if(x(1,1) < Wandposition_x) && (v(1,:)*n < 0)
        % Wandkontakt UND Bewegung zur Wand!
        f=true;
end</pre>
```

```
function HandleCollision_m1
% Reflexion an Wand
v(1,1)=-v(1,1);
```









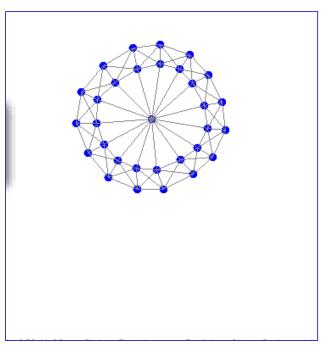
```
function Draw
 x0=[0,2]; % Position der Aufhängung
 eml.extrinsic('set', 'drawnow', 'scatter', 'gca', 'hold', 'line');
 % Aufhängung und Wand zeichnen
 scatter(x0(1), x0(2), 'o', 'MarkerFaceColor', [0 1 0]);
 line([Wandposition x Wandposition x], [2 0]);
 hold(gca, 'on');
  % Massen zeichnen
 scatter(x(:,1), x(:,2), 'o', 'MarkerFaceColor', [1 0 0]);
 % Pendel zeichnen
 line([x0(1), x(:,1)'], [x0(2), x(:,2)']);
 set (gca, 'XLim', [-1 1] ); % x-Bereich festhalten
 set (gca, 'YLim', [O 2]); % y-Bereich festhalten
 hold(gca, 'off');
                                    % jetzt zeichnen
  drawnow:
end
```



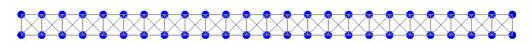
5.3.2.4 Flexible Körper

Anwendungsbeispiele: elastische Körper, Haare, Stoffe,

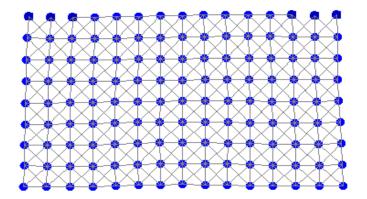
Federndes Rad



Hängebrücke



flexibles Gewebe

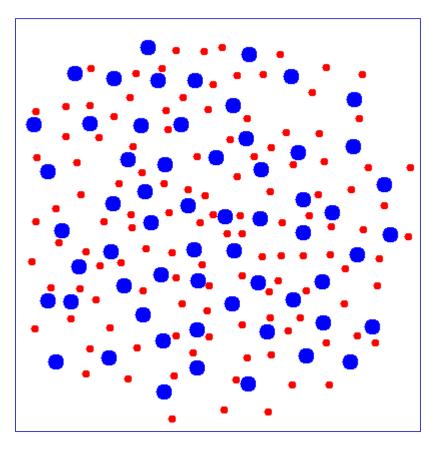


http://people.ifm.liu.se/freka/particleworld/

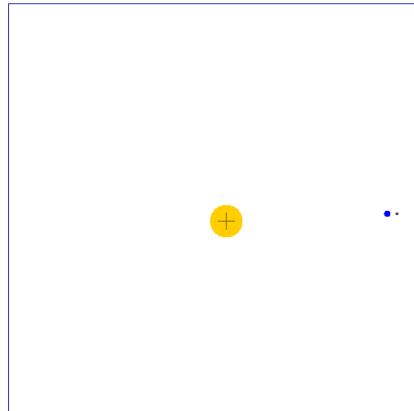


5.3.2.5 Gravitation und elektrische Felder

Kristallisation



Orbit: Sonne-Erde-Mond

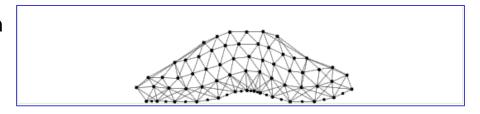




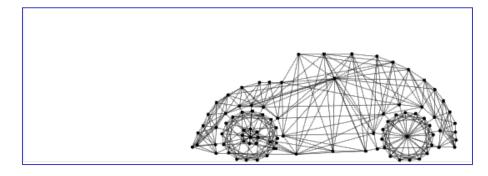
5.3.2.6 Federn mit zeitabhängiger Länge

s. http://sodaplay.com/

Raupen



Autos



allerlei Getier

