

Etwas formaler:

Gegeben einen Vektorraum V , erhalten wir immer einen affinen Raum, indem wir $A \equiv V$

$$\text{und } \left\{ \begin{array}{l} A \times A \rightarrow V \\ (\bar{x}, \bar{y}) \mapsto \bar{y} - \bar{x} \end{array} \right\} \text{ setzen.}$$

Wichtig: Der phys. Raum der klass. Mechanik ist der in diesem Sinne zu \mathbb{R}^3 gehörige affine Raum $- E^3$.

(E^3 steht für "euklidisch" und impliziert auch die von \mathbb{R}^3 kommende

Abstandsfunktion:

$$s(P, Q) = \|\vec{PQ}\| = \sqrt{\vec{PQ} \cdot \vec{PQ}}$$

Bei Hinzunahme der Zeit erhalten wir einen

4d affinen Raum A^4 . Diese "phys. Raum-Zeit"

trägt eine galileische Struktur:

1) der zugehörige Vektorraum ist \mathbb{R}^4

2) eine lin. Abb. $t: \mathbb{R}^4 \rightarrow \mathbb{R}$ ordnet jedem

"Ereignispaar" P, Q ihren zeitl. Abstand

$t(\vec{PQ}) \in \mathbb{R}$ zu.

3) Jedem Paar gleichzeitiger Ereignisse P, Q
 ($t(P, Q) = 0$) wird durch die Abstandsfkt.

$$S(P, Q) = \|\vec{PQ}\| = \sqrt{\vec{PQ} \cdot \vec{PQ}} \text{ ein Abstand}$$

(Dies ist die gewöhnliche Norm auf \mathbb{R}^3 , da
 \vec{PQ} natürlich als Element von \mathbb{R}^3 aufgefasst
 werden kann, da $\text{Ker}(t) = \mathbb{R}^3$.)

Entscheidend:

- Die Raumzeit der klass. Mechanik ist ein affiner Raum A^4 mit galileischer Struktur.
- Die Gruppe der Galilei-Transformationen ist die Gruppe aller Transformationen der Raumzeit, die die galileische Struktur respektieren.

Zur expliziten Angabe der Galilei-Gruppe ist es sinnvoll, den A^4 als \mathbb{R}^4 zu parametrisieren:
 (oder sogar $\mathbb{R} \times \mathbb{R}^3$)

$$(t, \vec{x}) \in \mathbb{R} \times \mathbb{R}^3; \text{ Zeitfkt: } (t, \vec{x}), (t', \vec{x}') \mapsto t - t'$$

$$\text{Abstand: } (t, \vec{x}), (t, \vec{x}') \mapsto \|\vec{x} - \vec{x}'\|$$

G (Galileische Gruppe) enthält:

- 1) Rotationen: $(t, x) \mapsto (t, Rx)$, $R \in O(3)$
- 2) Translationen: $(t, x) \mapsto (t+s, x+y)$, $s \in \mathbb{R}$
 $y \in \mathbb{R}^3$
- 3) Boosts: $(t, x) \mapsto (t, x+vt)$, $v \in \mathbb{R}^3$.

Jedes $g \in G$ ist schreiben als $g = g_3 \circ g_2 \circ g_1$.

$\uparrow \quad \uparrow \quad \uparrow$
 Boost Transl. Rot.

(Der Beweis beinhaltet u.a., daß etwa

$g_2 \circ g_1 \circ g_1'$ oder $g_2 \circ g_1 \circ g_2' \circ g_1'$ etc.
 stets als
 $g_2' \circ g_1'$,

also als Hintereinanderausführung von genau einer Rotation und einer Translation darstellbar sind.

Dies folgt (im Wesentlichen) aus Übungsaufg. 6.)

Kommentare:

- die Rotationen waren bereits eine Symmetrie des \mathbb{R}^3 bleiben ("natürlich") auch eine Symm. des A^4 mit Galilei-Struktur.
- die Translationen kommen hinzu, da wir die

Besondere Rolle der \emptyset im Vektorraum aufgegeben haben. (Aber: Die oben definierten Zeit- und Abstands fkt.-en sind unter Translationen invariant!)

- die (Galilei-) Boosts "mischen" den \mathbb{R} und \mathbb{R}^3 -Teil des \mathbb{R}^4 -Koordinatensystems (eine noch allgemeinere "Mischung" dieses Typs wird durch die "Lorentz-Boosts" der spez. Rel. Th. realisiert).
- die Boosts entsprechen dem Hinzufügen einer konst. Geschwindigkeit:

$$\text{Trajektorie: } (t, x(t)) \longmapsto (t, x(t) + v_0 \cdot t)$$

$$v = \dot{x}(t) \quad ; \quad v = \dot{x}(t) + \underline{v_0}$$

("Boost" = Zunahme (der Geschwindigkeit))

- Boost respektieren (offensichtlich) die Zeit fkt.:

$$((t, x), (t', x')) \longmapsto t - t'$$

$$((t, x + vt), (t', x' + vt')) \longmapsto t - t'$$

- Eine lineare Trf. vom Typ $(t, x) \mapsto (t + cx, x)$ würde dies nicht tun und ist deshalb nicht Teil der Galilei-Gruppe.

- es gibt keine wohldefinierte "gleichzeitigkeit" bei verschiedenen t :

(t, x) ; (t', x) - beide am gleichen Ort

↓ Boost

$(t, x+vt)$; $(t', x+vt')$ - i.A. nicht mehr am gleichen Ort.

Aktive / Passive Beschreibung von Symmetrien

(am Beispiel der Gruppe $O(N)$ als Symmetrie des \mathbb{R}^N)

aktiv: Ein System von Vektoren $v, w, \dots \in \mathbb{R}^N$

(bzw. ein physikalisches System, das durch einen solchen Satz von Vektoren beschrieben wird) geht über in

$R \cdot v, R \cdot w, \dots \in \mathbb{R}^N$

mit $R \in O(N)$

passiv: Das phys. System $v, w, \dots \in \mathbb{R}^N$ ist fix.

Es wird in der Basis $e^1 = (1, 0, \dots, 0)$

$e^2 = (0, 1, \dots, 0)$

\vdots
 $e^N = (0, 0, \dots, 1)$

beschrieben durch die Komponenten

$\{v^i\}, \{w^i\}, \dots$

Mit $v = \sum_i v_i e_i$, $w = \sum_i w_i e_i, \dots$

Man rotiere die Basis: $e^{i'} = R \cdot e^i$
 \vdots
 $e^{i'N} = R \cdot e^{iN}$

In der neuen Basis ist das phys. System durch die Komponenten $\{v^\alpha\}$, $\{w^\beta\}$, ... beschrieben:

$$v = \sum_\alpha v^\alpha e^\alpha, \quad w = \sum_\alpha w^\alpha e^\alpha, \dots$$

Man findet nun

$$v = v^\alpha e^\alpha = v^\alpha (R e^i)$$

$$v^{i'} = e^{i'} \cdot v = v^\alpha (e^{i'} R e^\alpha) = v^\alpha R^{i'\alpha}$$

$$v^{i'} = R^{i'\alpha} v^\alpha$$

\Downarrow

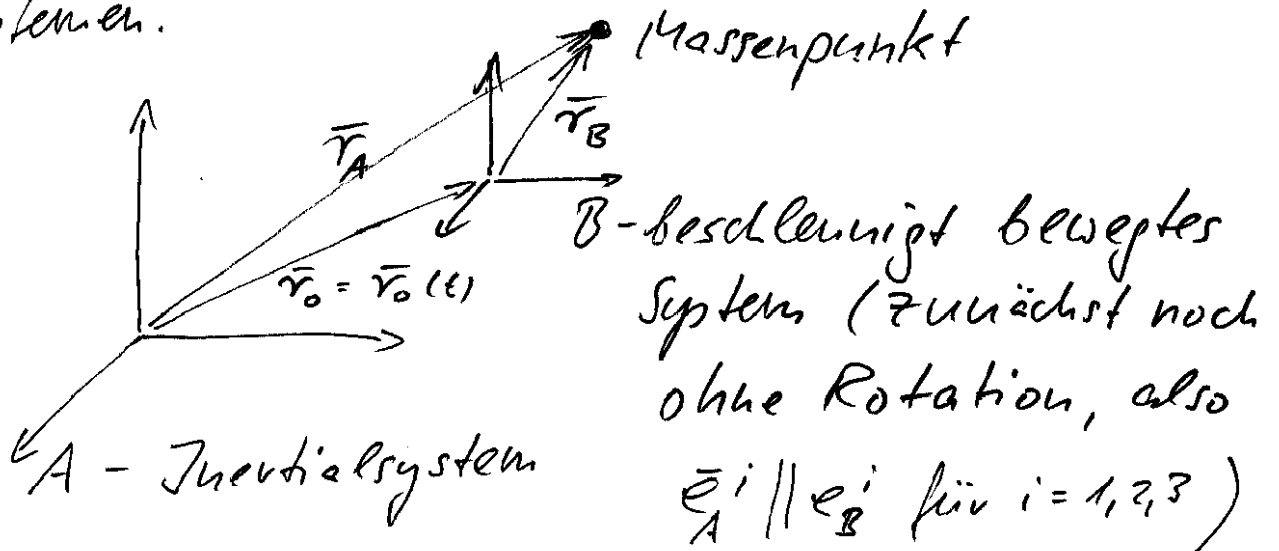
$$\underline{\underline{v^\alpha = (R^{-1})^{\alpha i} v^{i'}}$$

Die Beschreibung der Symmetrie ist also sehr ähnlich (aber nicht identisch).

(Wir haben in der bisherigen Diskussion immer den aktiven Standpunkt benutzt.)

4 Scheinkräfte

treten auf bei Beschreibung der Physik in beschleunigten (also nicht-Inertial-) Systemen.



Der Massenpkt. unterliege keinen echten Kräften, also $\ddot{\vec{r}}_A = 0$. Wegen $\vec{r}_A = \vec{r}_0 + \vec{r}_B$ folgt $\ddot{\vec{r}}_B = -\ddot{\vec{r}}_0$, was geschrieben werden

kann als $m \ddot{\vec{r}}_B = \vec{F}_S$ mit $\vec{F}_S \equiv -m \ddot{\vec{r}}_0$

"Scheinkraft".

Bsp.: In einem mit $a_0 = \ddot{r}_0$ beschleunigten Auto bewegt sich ein freier Massepkt. relativ zum Auto unter Wirkung der Scheinkraft $F_S = -m a_0$.

Damit der Massepkt. relativ zum Auto ruht, muß eine echte Kraft angreifen:

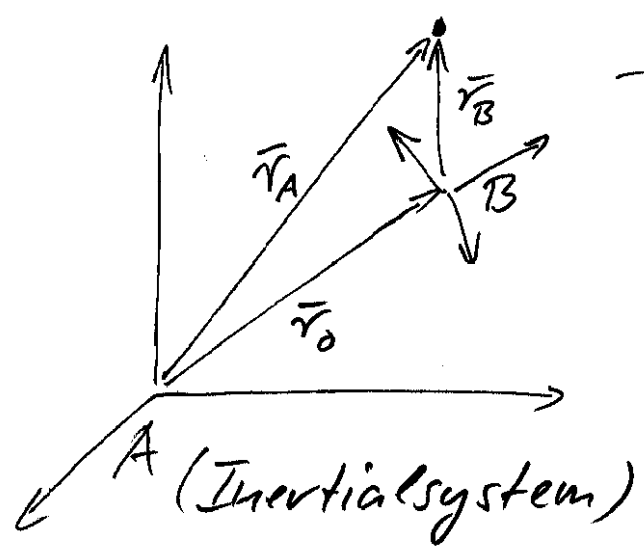
$$m\ddot{\vec{r}}_B = \vec{F}_s + \vec{F} = 0$$

↑
Pkt. ruht rel. zum Auto.

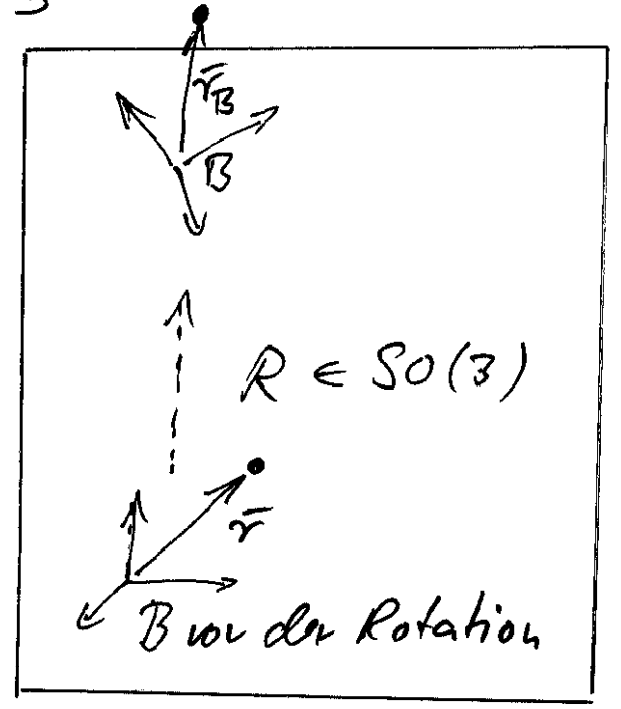
F ist z. B. die Kraft der Rückenlehne auf eine Person beim Anfahren.

interessanterer Fall: B soll zusätzlich rotieren.

(Dies ist auch bei $\ddot{\vec{r}}_0$ eine beschleun. Bewegung und B damit kein Inertialsystem.)



Die auf die Ausgangslepe bezogene Rotation von B:



- B geht aus A durch Verschiebung um \vec{r}_0 und Rotation um R hervor. ($e_B^i = R e_A^i$, $i=1,2,3$)
- Für allgemeines $\vec{r}_0(t)$ und $R(t)$ ist dies ausreichend, um eine völlig allgemeine Bewegung von B zu beschreiben.
- Bei freier Bewegung gilt, wie oben $\ddot{\vec{r}}_A = 0$.
Ziel ist es, $\ddot{\vec{r}}_A = (\vec{r}_0 + R\vec{r})''$ auszurechnen
(Sprich: in eine nützliche Form umzuschreiben, so dass $\ddot{\vec{r}}$ bestimmt werden kann.)

$$(R\vec{r})'' = \ddot{R}\vec{r} + 2\dot{R}\dot{\vec{r}} + R\ddot{\vec{r}}$$

Berechnung von \dot{R} :

Definiere $R_{\delta t}$ als die (infinitesimale) Rotation von der Position bei t in die Position bei $t + dt$:

$$R(t + \delta t) = R_{\delta t} \cdot R(t)$$

$$R_{\delta t} = \mathbb{1} + \delta t \cdot T + o(\delta t^2)$$

$$R_{\delta t} R_{\delta t}^T = \mathbb{1} \Rightarrow \mathbb{1} + \delta t (T + T^T) + O(\delta t^2) = \mathbb{1}$$

$$\Rightarrow T + T^T = 0 \quad (T\text{-antisymm.})$$

allgemeinste Form: $T = -\underline{\omega}^i T^i$

$$\text{mit } T^1 = \begin{pmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ 0 & -1 & 0 \end{pmatrix}, T^2 = \begin{pmatrix} 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 \\ -1 & 0 & 0 \end{pmatrix}, T^3 = \begin{pmatrix} 0 & 1 & 0 \\ -1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix}$$

(Basis)

bequeme Schreibweise: $(T^i)_{jk} = \varepsilon^{ijk}$

Man merkt sich leicht klar, daß $\underline{\omega}$ die Rotationsachse der infinit. Rotation $R_{\delta t}$ festlegt. Wähle z.B. $\underline{\omega} = \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} |\underline{\omega}|$

$$\Rightarrow R_{\delta t} = \mathbb{1} + |\underline{\omega}| \delta t \begin{pmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -1 \\ 0 & 1 & 0 \end{pmatrix} + O(\delta t^2)$$

$$= \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & \cos \varphi & -\sin \varphi \\ 0 & \sin \varphi & \cos \varphi \end{pmatrix} \quad \text{mit } \varphi = |\underline{\omega}| \cdot \delta t$$

$|\underline{\omega}|$ ist die "Winkelgeschwindigkeit"

$$\dot{R} = \frac{R(t+\delta t) - R(t)}{\delta t} = \frac{R_{\delta t} - \mathbb{1}}{\delta t} \cdot R(t)$$

$$(\dot{R})^{ij} = -\underline{\omega}^k \varepsilon^{kij} R^{lj}$$

- $\underline{\omega}$ ist die in A definierte Drehachse.
- Simulier und intuitiver: die durch $\underline{\omega} = R\omega$ definierte Drehachse im System B.

$$(\dot{R})^{ij} = -R^{km} \omega^m \varepsilon^{kij} R^{lj}$$

$$= -\omega^m \varepsilon^{kpe} \underbrace{R^{km} R^{pn} R^{lj}}_{\varepsilon^{mnj}} \cdot \underbrace{(R^{-1})^{ni}}_{R^{in}}$$

$$= -\omega^m \varepsilon^{mnj} R^{in} = R^{in} \varepsilon^{nmj} \omega^m$$

$$(\dot{R}v)^i = \dot{R}^{ij} v^j = R^{in} \varepsilon^{nmj} \omega^m v^j$$

$$\underline{\dot{R}v} = R(\omega \times v)$$

Dies ist ein wichtiges (und intuitiver) Zwischenergebnis.

$$\begin{aligned}
(Rr)'' &= [R\dot{r} + \dot{R}r]' = [R\dot{r} + R(\omega \times r)]' \\
&= R\ddot{r} + \dot{R}\dot{r} + \dot{R}(\omega \times r) + R(\dot{\omega} \times r) + R(\omega \times \dot{r}) \\
&= R[\ddot{r} + \omega \times \dot{r} + \omega \times (\omega \times r) + \dot{\omega} \times r + \omega \times \dot{r}] \\
&= R[\ddot{r} + \omega \times (\omega \times r) + 2\omega \times \dot{r} + \dot{\omega} \times r]
\end{aligned}$$

Man benutze dies nun in

$$F = m\ddot{r}_A$$

$$F = m(\ddot{r}_0 + (Rr)'')$$

$$\Rightarrow m\ddot{r} = R^{-1}F - m \underbrace{\left[R^{-1}\ddot{r}_0 + \omega \times (\omega \times r) + 2\omega \times \dot{r} + \dot{\omega} \times r \right]}_{\substack{\uparrow \text{Zentrifugale} \\ \uparrow \text{Coriolis}}} \\
= F_s$$

Zum besseren Verständnis:

$$[\omega \times (\omega \times r)]_i = \epsilon_{ijk} \omega_j \epsilon_{k\ell m} \omega_\ell r_m =$$

$$= [\delta_{ie} \delta_{jm} - \delta_{im} \delta_{je}] \omega_j \omega_\ell r_m = \omega_i (r \cdot \omega) - r_i (\omega^2)$$

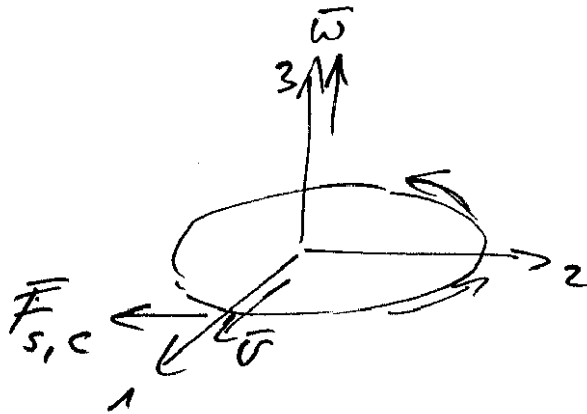
Für $\vec{r} \perp \vec{\omega}$ findet man nur

$$\vec{F}_{s, \text{Zentrif.}} = (m\omega^2) \cdot \vec{r}.$$

Für $\dot{\vec{r}} \perp \vec{\omega}$ (etwa $\omega \parallel e_3$; $\dot{\vec{r}} \parallel e_1$)

folgt

$$\vec{F}_{s, \text{Coriolis}} = -\vec{e}_2 \cdot 2|\omega|/|\dot{\vec{r}}|$$



Viele berühmte phys. Beispiele:

- Drehrichtung im Abfluß
- (global) vorherrschende Windrichtung
Nord/Südhalbkugel versch.
- unterschiedl. Abnutzung der fläse, der beiden
Flußufer etc.

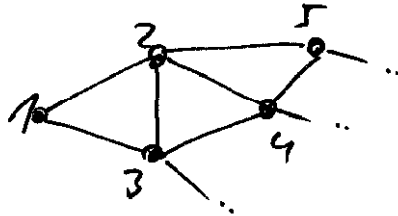
usw.

5) Zwangsbedingungen, d'Alembertsches Prinzip, Lagrangesche gl.-en 1. Art

Beispiele für Zwangsbedingungen:

- Teilchen (Gasmolekül) im Kasten^(*)
- Perle auf Draht (Draht bewegt oder nicht bewegt)
- senkrecht stehender Rod auf Oberfläche^(*) (ohne Rutschen)

- starrer Körper



für einen starren Körper haben wir stets:

$$|\bar{x}_i - \bar{x}_j|^2 - c_{ij}^2 = 0.$$

allgemeiner (aber noch nicht allgemein genug):

$$\Phi(\bar{x}_1, \dots, \bar{x}_n, t) = 0$$

↑
theonom

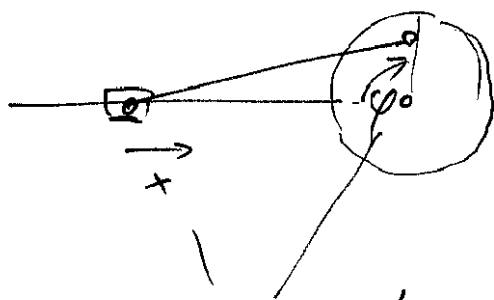
(falls t nicht vorkommt, wie oben, : skleronom)

- Bei Möglichkeit einer geschlossenen Angabe der Zwangsbedingung als

$$\Phi(\bar{x}_1, \dots, \bar{x}_n, t) = 0 \quad (\text{mit od. ohne } t\text{-Abh.})$$

heißt sie holonom. (Im Gegensatz zu den Beispielen mit (*) oben.)

- Ein System mit n Teilchen und d Zwangsbedingungen hat nur $3n-d$ Freiheitsgrade der Bewegung. Wir können die $(x_a)^i$ Parameter durch numerieren $(x_a)^i \rightarrow q^i$ ($i=1 \dots 3n$) und die letzten d eliminieren: $\rightarrow q^i$ ($i=1 \dots 3n-d$).
- die q^i müssen nicht mit den ersten Komponenten der kartes. Koord. identisch sein. (Wir können auch Winkel, Entfernungen auf einer gekrümmten Schiene etc. verwenden:



x od. y können Wahlweise benutzt werden.

- \Rightarrow Wir können also mech. Systeme durch verallgemeinerte Koordinaten q^i beschreiben.
- diese können dann im Prinzip noch weiteren Zwangsbedingungen unterworfen sein

$$\phi(q_1 \dots q_k) = 0,$$

die wir im Prinzip auch lösen könnten.

- Aber: Es gibt auch die Möglichkeit zusätzlicher Zwangsbedingungen

$$\sum_{i=1}^k f_i(q_1 \dots q_k) dq_i = 0,$$

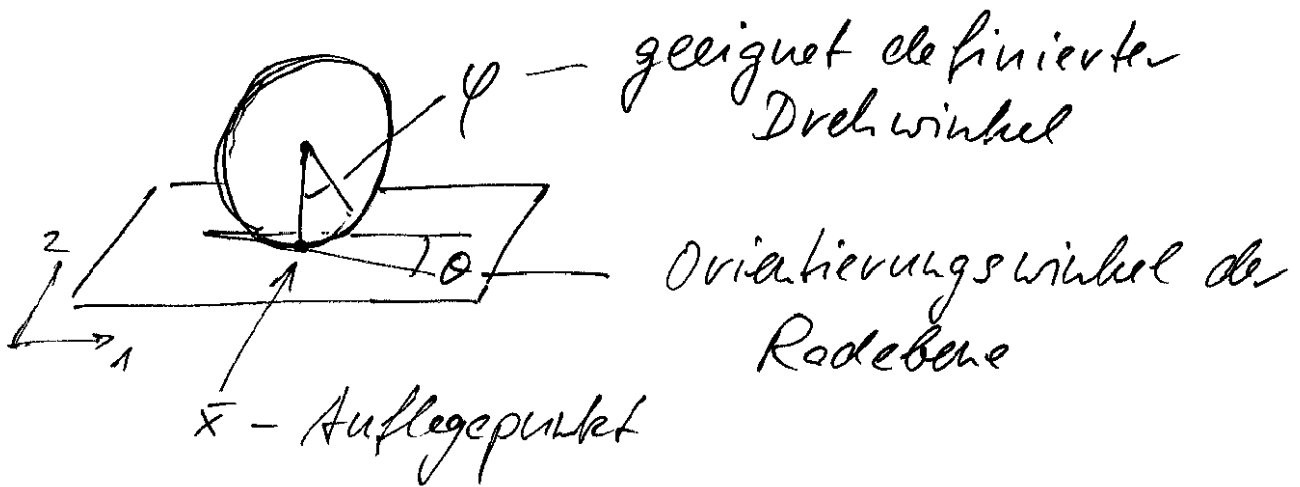
die nicht integrierbar (holos (griech.) \rightarrow integer (lat.) \rightarrow ganz, integrierbar), also "nicht-holonom" sind:

$$\nexists \Phi(q_1 \dots q_k) \text{ so daß } f_i = \frac{\partial \Phi}{\partial q_i}$$

für alle $i = 1 \dots k$.

(Vgl. "auf der Ebene vollendes Rad" ganz am Anfang.)

Das rollende Rad als Bsp. nichtholonomer
Zwangsbedingungen:



Zwangsbedingungen:

$$dx^1 = R d\varphi \cdot \cos \theta$$

$$dx^2 = R d\varphi \cdot (-\sin \theta)$$

Wenn diese Bedingungen (oder wenigstens eine
davon) integrierbar wären, also aus

$$\Phi(x^1, x^2, \theta, \varphi) = 0$$

folgen würden, dann könnte man z.B.

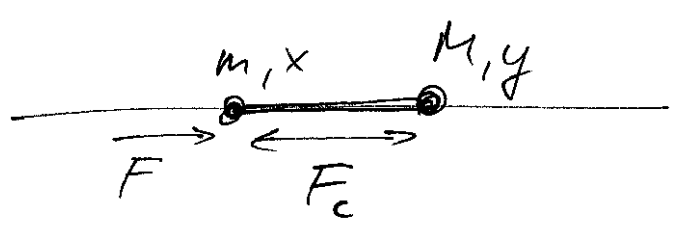
$$\varphi = \varphi(x^1, x^2, \theta)$$

bestimmen. Dies ist aber offensichtlich unmöglich,
da man das Rad auf einem größeren oder
kleineren Kreis an dem gleichen Pkt. der Ebene
zurückrollen kann und dann wieder beim
gleichen x^1, x^2, θ aber verschiedenen φ 's ist.

- Also:
- am wichtigsten sind holonome Zwangsbed.
 - auch interessant: in differentieller Form gegebene nicht holonome Zwangsbed.
 - hier weniger wichtig: andere nicht-holonome Zwangsbed-en (etwa Wände eines Kolbens mit Gas, etc.)

Prinzipielle Bemerkung: Wir können durchaus mit den Newtonschen Axiomen auskommen und müssen keine neuen Methoden einführen:

Bsp.: 1-dim. Bewegung zweier starr verbundener Punkte:



$$m_1 \ddot{x} = F - F_c$$

$$m_2 \ddot{y} = F_c$$

$$x - y = \text{const}$$

↑
Zwangskräfte mit denen m_1 & m_2 gegenseitig auf sich wirken.

leicht zu lösen!

$$(\ddot{x} - \ddot{y} = 0 \Rightarrow \frac{1}{m_1} (F - F_c) - \frac{1}{m_2} F_c = 0 \Rightarrow F_c \text{ bekannt, der Rest ist standard.})$$

Obgleich prinzipiell auch Systeme mit Zwangsbedingungen nur auf Grundlage der Newtonschen Axiome behandelbar sind, ist es sinnvoll spezielle technische Vorgehensweisen zu formalisieren:

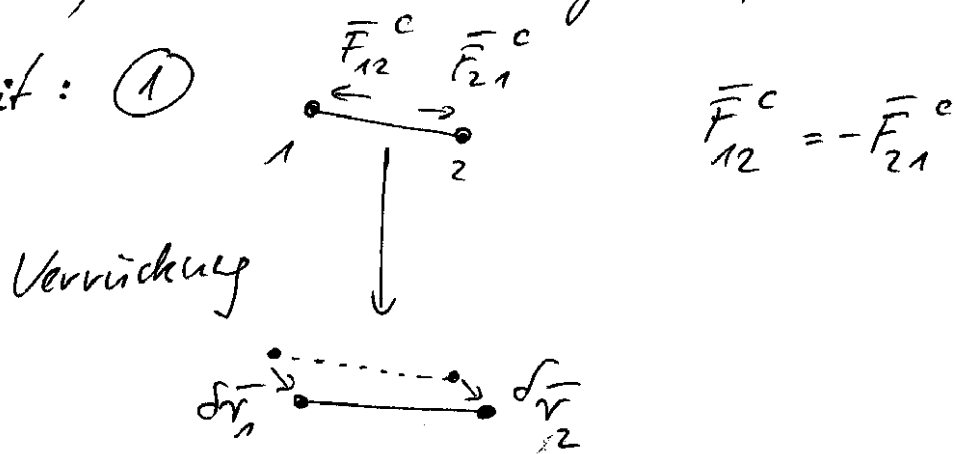
- Wichtige Schritte dazu:
- Prinzip d. virtuellen Arbeit
 - d'Alenbertsches Prinzip
 - Lagrangesche gl.-a 1. & 2. Art

Prinzip der virtuellen Arbeit:

(auch der virt. "Verrückung" od. "Verschiebung")

- in vielen Systemen (speziell in starren Körpern) verrichten Zwangskräfte kleine

Arbeit: ①



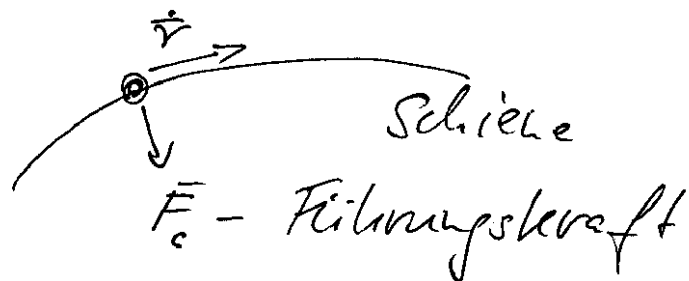
$$\vec{F}_{12}^c = -\vec{F}_{21}^c$$

$$\delta A = \vec{F}_{12}^c \cdot \delta \vec{r}_1 + \vec{F}_{21}^c \cdot \delta \vec{r}_2 = \vec{F}_{12}^c \cdot (\delta \vec{r}_1 - \delta \vec{r}_2)$$

$$\delta |\vec{r}_1 - \vec{r}_2|^2 = 0 \Rightarrow (\vec{r}_1 - \vec{r}_2) \cdot (\delta \vec{r}_1 - \delta \vec{r}_2) = 0$$

$$\vec{F}_{12}^c \parallel \vec{r}_1 - \vec{r}_2 \Rightarrow \delta A = 0$$

② Führung auf Schiene



$$\vec{F}_c \perp \dot{\vec{r}} \Rightarrow \vec{F}_c \perp \delta \vec{r} \Rightarrow \delta A = 0$$

- Man kann die Bedingung

$$\boxed{\sum_i \vec{F}_i^c \cdot \delta \vec{r}_i = 0}$$

zur Definition eines "glatt geführten Systems" machen.

- In Gleichgewicht gilt

$\vec{F}_i^{\text{tot}} = 0$ für jedes i (jeder Massenpkt.) eines Systems.