

12 D'Alembertsches Prinzip und Lagrange'sche Gleichungen 1. & 2. Art

(Teils historisch motivierte "Herleitung" der Euler-Lagrange-Gl.-en aus der Newtonschen Mechanik; Nach wie vor aktueller Teil: Nicht-holonome Zwangsbedingungen & "Lagrange 1".)

12.1 Arten von Zwangsbedingungen

Beispiele für Zwangsbedingungen:

- 1) Gasmoleküle in einem Kasten
- 2) Perle auf Draht a) Draht liegt fest im Raum
b) Draht wird bewegt
- 3) Senkrecht auf einer Fläche stehendes Rad, das Rollen aber nicht rutschen kann
- 4) Durch masselose Stangen verbundene Punktmassen
(unser Modell für starren Körper aus 1.6)

Zur Klassifikation:

- Falls die Zwangsbed.-en (oder "Zwänge") formulierbar sind als

$$\phi_\alpha(\bar{x}_1, \dots, \bar{x}_N, t) = 0 \quad ; \quad \alpha = 1 \dots d,$$

heißen sie holonom (falls t vorkommt - rheonom (2b))

sonst - skleronom (2a, 4))

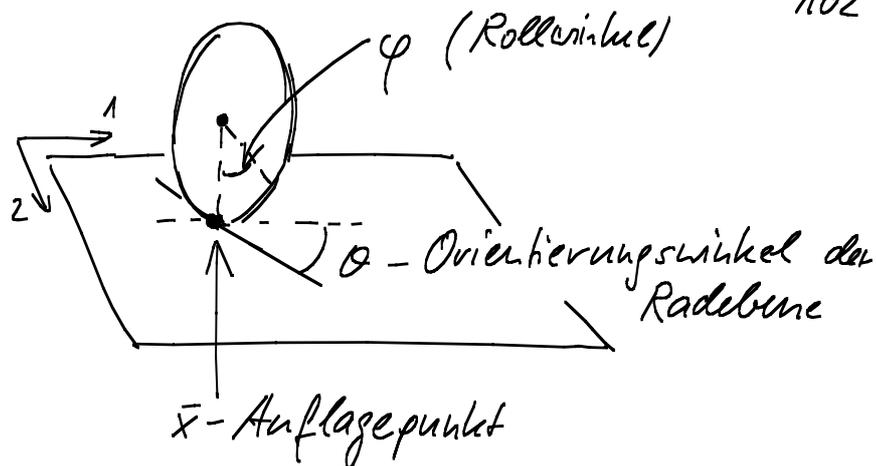
- Unter den nicht-holonomen Zwangsbedingungen sind speziell die von differentieller, nicht-integrierbarer Form interessant (3)

Zum Beispiel 3:

Zwänge:

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

$$dx^2 = R d\varphi \sin \theta$$



Wenn sich (wenigstens eine) dieser Bedingungen ersetzen ließe durch

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

(In dem Sinne, daß $0 = d\Phi = \frac{\partial \Phi}{\partial x^1} dx^1 + \frac{\partial \Phi}{\partial x^2} dx^2 + \frac{\partial \Phi}{\partial \varphi} d\varphi + \frac{\partial \Phi}{\partial \theta} d\theta$ eine der differentiellen Bedingungen liefert), dann könnte man nach φ auflösen:

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

Das ist aber offensichtlich unmöglich, da man durch ein Kernumrollen des Rades auf einem kleineren oder größeren Kreis zum gleichen (x^1, x^2, θ) bei beliebigem φ zurückkommen kann.

Daher der Name: holos (griech.) \Leftrightarrow integer (lat.) \Leftrightarrow ganz

Also: nicht-holonom \Leftrightarrow nicht-integrierbar

12.2 Prinzip der virtuellen Arbeit

In vielen Systemen verrichten Zwangskräfte keine Arbeit, z.B.

① starre Verbindungsstange

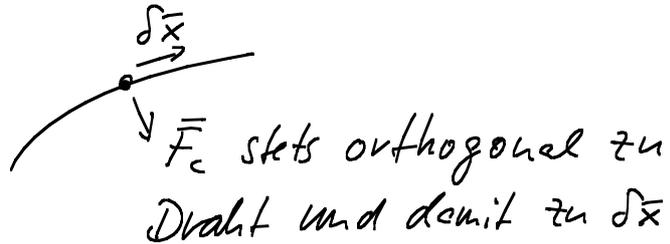
Für kleine Verrückung $(\bar{x}_{1,2} \rightarrow \bar{x}_{1,2} + \delta \bar{x}_{1,2})$ gilt

$$\delta A = \bar{F}_{12} \cdot \delta \bar{x}_1 + \bar{F}_{21} \cdot \delta \bar{x}_2 = \bar{F}_{12} \cdot (\delta \bar{x}_1 - \delta \bar{x}_2)$$

$$= \underbrace{\alpha \cdot (\bar{x}_1 - \bar{x}_2)}_{\text{weil } \bar{F} \parallel \text{Stange}} \cdot (\delta \bar{x}_1 - \delta \bar{x}_2) = \frac{\alpha}{2} \delta [(\bar{x}_1 - \bar{x}_2)^2] \stackrel{\uparrow}{=} 0 \quad \text{weil Länge fix.}$$

② Perle auf Draht:

$$\delta A = 0 \leftarrow$$



Dies gilt offensichtlich nicht mehr, falls der Draht bewegt wird (weil dann $\delta \bar{x}$ i.A. eine Komponente orthogonal zum Draht bekommt). δA bleibt aber Null im Fall der virtuellen Verrückung $\delta \bar{r}$.

(gedachte Verrückung des Systems bei $t = \text{const.}$, die mit den Zwängen konsistent ist, aber sonst in keiner Weise als "echte Bewegung" aufgefaßt werden kann.)

⇒ Prinzip der virtuellen Arbeit / Definition eines "glatt geführten" Systems:

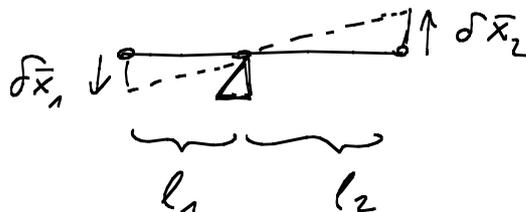
$$\boxed{\sum_a \bar{F}_a^c \cdot \delta \bar{x}_a = 0} \quad \text{für virt. Verrückung } \delta \bar{r}_a \quad (a=1 \dots N)$$

Daraus ergibt sich eine einfache Bedingung für das Gleichgewicht: im Gleichgewicht gilt $\bar{F}_a^{\text{tot}} = 0$.

$$0 = \bar{F}_a^{\text{tot}} = \bar{F}_a^c + \bar{F}_a \quad \begin{array}{l} \text{"äußere Kräfte"} \\ \text{"Zwangskräfte"} \end{array}$$

$$0 = \sum_a \bar{F}_a^{\text{tot}} \cdot \delta \bar{x}_a = \sum_a \bar{F}_a^c \cdot \delta \bar{x}_a + \sum_a \bar{F}_a \cdot \delta \bar{x}_a \Rightarrow \boxed{\sum_a \bar{F}_a \cdot \delta \bar{x}_a = 0} \quad \text{im Gleichgewicht}$$

Bsp.: Hebel:



$$\bar{F}_1 \cdot \delta \bar{x}_1 + \bar{F}_2 \cdot \delta \bar{x}_2 = 0 ; \quad \frac{|\delta \bar{x}_1|}{|\delta \bar{x}_2|} = \frac{l_1}{l_2} \Rightarrow \frac{|\bar{F}_1|}{|\bar{F}_2|} = \frac{l_2}{l_1}$$

12.3 D'Alembert'sches Prinzip

(direkte Übertragung der obigen Gleichgewichtsbetrachtung auf den dynamischen Fall)

$$\bar{F}_a^{\text{tot}} = m_a \ddot{\bar{x}}_a \Rightarrow \sum_a (\bar{F}_a^{\text{tot}} - m_a \ddot{\bar{x}}_a) \cdot \delta \bar{x}_a = 0$$

Mit $\sum_a \bar{F}_a^e \cdot \delta \bar{x}_a = 0$ folgt daraus

d'Alembert'sches
Prinzip

$$\sum_a (\bar{F}_a - m_a \ddot{\bar{x}}_a) \cdot \delta \bar{x}_a = 0$$

↑
nur äuß. Kräfte

↑
virtuelle Verschiebung
eines "glatt geführten" Systems

12.4 D'Alembert'sches Prinzip mit verallgemeinerten Koordinaten & Kräften

- Kartesische Beschreibung eines Systems: N Vektoren \bar{x}_a
- Zusätzlich gebe es: d holonome Zwangsbedingungen

$$\phi_\alpha(\bar{x}_1, \dots, \bar{x}_N, t) = 0, \quad \alpha = 1 \dots d$$

- Gehe über zur Beschreibung durch $(3N-d)$ verallgemeinerte
Koordinaten q_m , $m = 1 \dots 3N-d$

[z.B. $\bar{x}_1 \dots \bar{x}_N \rightarrow y_1, \dots, y_{3N}$; Definiere $q_m \equiv y_a$ ($a = 1 \dots 3N-d$),
Nutze $\phi_\alpha = 0$ um die restlichen $y_{3N-d+1} \dots y_N$ durch q_m zu ersetzen.

Oft werden andere gewählte q_m (gewisse Winkel, Abstände, etc.) günstiger sein.]

- In jedem Fall hat man unter Ausnutzung der ϕ_a die expliziten Funktionen

$$\bar{x}_a = \bar{x}_a(q_1, \dots, q_{3N-d}, t), \quad a = 1 \dots N.$$

- D'Alembert: $\sum_a (\underbrace{\bar{F}_a}_{\text{äuß. Kräfte}} - m_a \underbrace{\ddot{\bar{x}}_a}_{\text{virtuelle Verdrückungen}}) \cdot \delta \bar{x}_a = 0$
(Respektieren Zwänge)

$$\delta \bar{x}_a = \sum_m \frac{\partial \bar{x}_a}{\partial q_m} \cdot \delta q_m, \quad \delta q_m \text{ beliebig}$$

(Zwänge automatisch respektiert)

$$\textcircled{1} \quad \sum_a \bar{F}_a \cdot \delta \bar{x}_a = \sum_{a,m} \bar{F}_a \cdot \frac{\partial \bar{x}_a}{\partial q_m} \delta q_m \equiv \sum_m Q_m \delta q_m$$

\uparrow
verallgemeinerte Kräfte

$$\textcircled{2} \quad \sum_a \ddot{\bar{x}}_a \delta \bar{x}_a = \sum_{a,m} \ddot{\bar{x}}_a \cdot \frac{\partial \bar{x}_a}{\partial q_m} \delta q_m$$

$$= \sum_{a,m} \left[\frac{d}{dt} \left(\dot{\bar{x}}_a \frac{\partial \bar{x}_a}{\partial q_m} \right) - \dot{\bar{x}}_a \cdot \frac{d}{dt} \left(\frac{\partial \bar{x}_a}{\partial q_m} \right) \right] \delta q_m$$

Nebentechnung: (zur Vereinfachung ohne Indizes)

$$a) \quad x = x(q, t), \quad \dot{x} = \frac{\partial x}{\partial q} \cdot \dot{q} + \frac{\partial x}{\partial t} \equiv \dot{x}(q, \dot{q}, t)$$

$$\Rightarrow \frac{\partial \dot{x}}{\partial \dot{q}} = \frac{\partial x}{\partial q}$$

$$b) \quad \left. \begin{aligned} \frac{d}{dt} \left(\frac{\partial x}{\partial q} \right) &= \frac{\partial^2 x}{\partial q^2} \dot{q} + \frac{\partial^2 x}{\partial q \partial t} \\ \frac{\partial \dot{x}}{\partial q} &= \frac{\partial^2 x}{\partial q^2} \dot{q} + \frac{\partial^2 x}{\partial q \partial t} \end{aligned} \right\} \Rightarrow \frac{d}{dt} \left(\frac{\partial x}{\partial q} \right) = \frac{\partial \dot{x}}{\partial q}$$

• $\{\delta q_m\}$ ist virt. Verrückung $:\Leftrightarrow \{\delta q_m\} \perp \text{Span}[\{f_m^\alpha\}, \alpha=1 \dots p]$ ¹⁰⁷
 (d.h., ist orthogonal zu jedem der Vektoren $\{f_m^\alpha\}$.)

• d'Alembert besagt: $\{\delta q_m\} \perp \{Q_m - (\frac{d}{dt} \frac{\partial}{\partial \dot{q}_m} - \frac{\partial}{\partial q_m})^T\}$.

(D.h. $\{Q_m - (\frac{d}{dt} \frac{\partial}{\partial \dot{q}_m} - \frac{\partial}{\partial q_m})^T\}$ ist orthogonal zu jedem Vektor aus dem orthogonalen Komplement zu $\text{Span}[\{f_m^\alpha\}, \alpha=1 \dots p]$.)

$\Rightarrow \{Q_m - (\frac{d}{dt} \frac{\partial}{\partial \dot{q}_m} - \frac{\partial}{\partial q_m})^T\} \in \text{Span}[\{f_m^\alpha\}, \alpha=1 \dots p]$.

$\Rightarrow \exists$ Funktionen $\lambda^\alpha(t)$ so daß

$$\text{"Lagrange"} \left\| \begin{array}{l} Q_m - (\frac{d}{dt} \frac{\partial}{\partial \dot{q}_m} - \frac{\partial}{\partial q_m})^T + \sum_{\alpha} \lambda^\alpha f_m^\alpha = 0 \\ \sum_m f_m^\alpha \dot{q}_m + f_t^\alpha = 0 \end{array} \right\|$$

System von $(3N-d)+p$ Diff.-gleichungen für die $(3N-d)+p$ Funktionen q_m & λ^α . Problem prinzipiell gelöst.

Zur phys. Bedeutung der "Lagrange-Multiplikatoren" λ^α :

Aus der Herleitung des d'Alembertschen Prinzips in verallg. Koordinaten (11.4) läßt sich folgendes technische Zwischenergebnis extrahieren:

$$\left(\frac{d}{dt} \frac{\partial}{\partial \dot{q}_m} - \frac{\partial}{\partial q_m} \right)^T = \sum_a m_a \ddot{x}_a \cdot \frac{\partial \bar{x}_a}{\partial q_m}$$

Mit $m_a \ddot{x}_a = \bar{F}_a^{\text{tot}} = \bar{F}_a + \bar{F}_a^c$ und

$$Q_m \equiv \sum_a \bar{F}_a \cdot \frac{\partial \bar{x}_a}{\partial q_m} \quad ; \quad Q_m^c \equiv \sum_a \bar{F}_a^c \cdot \frac{\partial \bar{x}_a}{\partial q_m} \quad 108$$

$$\text{folgt: } \left(\frac{d}{dt} \frac{\partial}{\partial \dot{q}_m} - \frac{\partial}{\partial q_m} \right) T = Q_m + Q_m^c.$$

$$\text{Mit } Q_m - \left(\frac{d}{dt} \frac{\partial}{\partial \dot{q}_m} - \frac{\partial}{\partial q_m} \right) T + \sum_{\alpha} \lambda^{\alpha} f_m^{\alpha} = 0$$

$$\text{ergibt sich: } \quad \parallel \quad Q_m^c = \sum_{\alpha} \lambda^{\alpha} f_m^{\alpha} \quad \parallel$$

⇒ Die Lagrange-Multiplikatoren bestimmen die verallg. Zwangskräfte.

Kommentar: Falls es keine (im ersten Schritt zu eliminierenden) holonomen Zwänge gibt, kann man die Lagrangeschen gl.-en 1. Art auch direkt in kartes. Koordinaten formulieren. Man erhält

$$\parallel \quad \begin{aligned} F_m - m_m \ddot{x}_m + \sum_{\alpha} \lambda^{\alpha} f_m^{\alpha} &= 0 \\ \sum_{m=1}^{3N} f_m^{\alpha} \dot{x}_m + f_t^{\alpha} &= 0 \end{aligned} \parallel \quad (m=1 \dots 3N)$$

$$\text{und } \parallel F_m^c = \sum_{\alpha} \lambda^{\alpha} f_m^{\alpha} \parallel$$

(m läuft über alle kartes. Koordinaten aller N Teilchen.)

12.6 Lagrangesche gl.-en 2. Art

- Betrachte mech. System mit verallg. Koord.-en q_m ohne zusätzliche nicht-holonome Zwänge. Die äuß. Kräfte seien konservativ:

$$\bar{F}_a = - \underbrace{\nabla_a V(\bar{x}_1, \dots, \bar{x}_N)}_{\text{gradient bzgl. } \bar{x}_a}$$

• verallg. Kräfte:

$$\begin{aligned}
 Q_m &= \sum_a \bar{F}_a \cdot \frac{\partial \bar{x}_a}{\partial q_m} = - \sum_a \bar{\nabla}_a V(\bar{x}_1, \dots, \bar{x}_N) \cdot \frac{\partial \bar{x}_a}{\partial q_m} \\
 &= - \sum_{a=1}^{3N-d} \sum_{i=1}^3 \frac{\partial V(\bar{x}_1(q_1, \dots, q_{3N-d}), \dots, \bar{x}_N(q_1, \dots, q_{3N-d}))}{\partial (x_a^i)} \cdot \frac{\partial x_a^i(q_1, \dots, q_{3N-d})}{\partial q_m} \\
 &= - \frac{\partial}{\partial q_m} V(q_1, \dots, q_{3N-d}) = \left(\frac{d}{dt} \frac{\partial}{\partial \dot{q}_m} - \frac{\partial}{\partial q_m} \right) V
 \end{aligned}$$

• Einsetzen in d'Alembert, $Q_m - \left(\frac{d}{dt} \frac{\partial}{\partial \dot{q}_m} - \frac{\partial}{\partial q_m} \right) T = 0$,
liefert:

$$\left(\frac{d}{dt} \frac{\partial}{\partial \dot{q}_m} - \frac{\partial}{\partial q_m} \right) \underbrace{(V - T)}_{-L} = 0$$

Damit haben wir die weiter oben aus dem Wirkungsprinzip abgeleiteten Euler-Lagrange-Gl.-en (\equiv Lagrange-Gl.-en 2. Art) aus Newton (für "glatt geführte Systeme" und konservative äuß. Kräfte) gewonnen.