

Vorlesungsstoff: Nichtloswenative Kräfte
Siehe Blatt 4, Lösungen, Vorraum, Teil 2

UTL Ph II SS 09
Blatt 5

① Vektoridentität $\vec{r} = (x_1, x_2, x_3)$ kart. Basis

$$\vec{r} \times (\vec{r} \times \vec{A}) = \sum_{j=1}^3 x_j \left(\vec{r} A_j - \frac{\partial}{\partial x_j} \vec{A} \right)$$

(mit $\vec{B} = \vec{r} \times \vec{A}$ dann verwendet in Vorlesung)

a) Kreuzprodukt (Vektorprodukt) ist nichtassoziativ:

$$\boxed{2} \quad \vec{a} \times (\vec{b} \times \vec{c}) - (\vec{a} \times \vec{b}) \times \vec{c} = \vec{a} \times (\vec{b} \times \vec{c}) + \vec{c} \times (\vec{a} \times \vec{b})$$

$$\stackrel{!}{=} - \vec{b} \times (\vec{c} \times \vec{a}) = \vec{b} \times (\vec{a} \times \vec{c}) =$$

Beweis: z.B. mit der bac-cab Formel

$$\vec{a} \times (\vec{b} \times \vec{c}) = \vec{b} (\vec{a} \cdot \vec{c}) - \vec{c} (\vec{a} \cdot \vec{b})$$

(Diese Id. entweder geometrisch (etwas kompliziert) beweisen
oder in Komponenten mit der bekannten Id.:

$$\textcircled{*} \quad \sum_n \epsilon_{ijn} \epsilon_{nem} = \delta_{ie} \delta_{jm} - \delta_{im} \delta_{je}$$

[Theorie A, Blatt , $\epsilon_{123} := +1$, antisymm.

bei Transpositionen (= Vertauschung von Nachbar-
indizespaar). Beachte: zufällig zyklisch (in 4
Dimensionen ϵ_{ijne} nicht zyklisch). Da bisher
nicht definiert wurde, was ein Tensor bzgl. Drehungen
ist, besser ϵ -Symbol hier, statt ϵ -Tensor sagen]

[Beweis der $\epsilon\epsilon$ -Identität aus Symmetriegründen:
antisymm. bei $i \leftrightarrow j$, bei $e \leftrightarrow m$, symm. bei $\begin{pmatrix} i & e \\ j & m \end{pmatrix}$
und prop. faktor durch Fit mit z.B. $\epsilon_{123} \epsilon_{123} = +1$]

Bew. des Assoziativgesetzdefizits (Assoziator, analog zu Kommutator = Defekt des Kommutativgesetzes) mit der bac-cab Formel:

$$\vec{b}(\vec{a} \cdot \vec{c}) - \vec{c}(\vec{a} \cdot \vec{b}) + \frac{\vec{a}(\vec{c} \cdot \vec{b}) - \vec{b}(\vec{c} \cdot \vec{a})}{\vec{c} \times (\vec{a} \times \vec{b})} = \vec{a}(\vec{b} \cdot \vec{c}) - \vec{c}(\vec{b} \cdot \vec{a}) = \vec{a} \cdot (\vec{c} \cdot \vec{b}) - \vec{c}(\vec{a} \cdot \vec{b})$$

o.k.

Bem.: Bei Drehungen₃ hat $so(2)$ = Liealgebra:
 (für die Tutoren) $[T_j, T_k] = i \sum_{l=1}^3 \epsilon_{jkl} T_l$ mit Antisymmetrie ($i \leftrightarrow k$)
 und Jacobi-Identität (d.h. $\sum_{l=1}^3 \epsilon_{jkl} [T_l, [T_j, T_k]] = 0$)
 (zyklische Summe von 3 Termen)
 die wegen dem Kommutator trivial erfüllt ist.

Das ist die Id:

(Jac.) $\sum_{l=1}^3 (\epsilon_{jkl} \epsilon_{lmp} + \epsilon_{kml} \epsilon_{jnp} + \epsilon_{elpm} \epsilon_{knj}) = 0$
 (**)
 (p frei von $(\dots)_p T^p = 0$, und T^p 's l. unabh.)

Damit: $\vec{a} \times (\vec{b} \times \vec{c}) + \vec{b} \times (\vec{c} \times \vec{a}) + \vec{c} \times (\vec{a} \times \vec{b}) = 0$
 wegen Jacobi-Id. des ϵ -Symbols. Nimm p-Komponent:

$$\left[\sum_{l=1}^3 (\epsilon_{pjm} \epsilon_{mlk} + \epsilon_{pjm} \epsilon_{mkl} + \epsilon_{plm} \epsilon_{mjk}) \underbrace{a_j b_j c_k}_{\text{beliebig}} \right] = 0$$

Diese Jacobi-Id. (trivial s. oben) gibt gerade die Behauptung, wenn man schreibt:

$$\vec{a} \times (\vec{b} \times \vec{c}) - (\vec{a} \times \vec{b}) \times \vec{c} - \vec{b} \times (\vec{a} \times \vec{c}) = 0$$

D.h. der Assoziator sofort aus Jacobi-Id. zu bekommen (wenn die wie oben bewiesen ist).

Frage wann $= \vec{0}$? 1. Fall: $\vec{a} \times \vec{c} = \vec{0}$ d.h. $\vec{a} \uparrow \vec{c}$ oder $\vec{a} \downarrow \vec{c}$ (Ant. nicht $\vec{0}$ vektorien) parallel
 2. Fall: $\vec{a} \times \vec{c} \neq \vec{0}$, $\vec{a} \times \vec{c} \uparrow \vec{b}$ oder $\vec{a} \times \vec{c} \downarrow \vec{b}$
 antiparallel
 (Trivial falls irgendein $\vec{a}, \vec{b}, \vec{c}$ der Nullvektor ist.)

6) Vektorsymmetrie: direkt mit ϵ -Symbol, oder
[2] die Assoziator (bzw. Jacobi-Id.) von a) verwenden.

Variante 1: Direkt; (Summenkonvention; über je zwei gleich-
geschriebene Indices summieren)

j-te Komponente der Id. (kart. Koord. system)

$$[\vec{r} \times (\vec{\nabla} \times \vec{A})]_j = \epsilon_{jkm} \dot{x}_k \epsilon_{mnp} \frac{\partial}{\partial x_e} A_p$$

$$\stackrel{\text{Id.}}{=} (\delta_{je} \delta_{kp} - \delta_{jp} \delta_{ke}) \dot{x}_k \left(\frac{\partial}{\partial x_e} A_p \right)$$

$$\stackrel{(*)}{=} \dot{x}_p \frac{\partial}{\partial x_j} A_p - \dot{x}_k \frac{\partial}{\partial x_k} A_j$$

D.h. als Vektor geschrieben:

$$\vec{r} \times (\vec{\nabla} \times \vec{A}) = \dot{x}_p \vec{\nabla} A_p - (\vec{r} \cdot \vec{\nabla}) \vec{A} \quad \text{oder mit } \sum_{p \rightarrow j}$$

$$= \sum_{j=1}^3 \dot{x}_j \left(\vec{\nabla} A_j - \frac{\partial}{\partial x_j} \vec{A} \right)$$

Variante 2: Bac-cab Id; Vorsicht! ∇ geht auf $\vec{C}$ usw!

$$\vec{r} \times (\vec{\nabla} \times \vec{C}) = \underbrace{\vec{\nabla} (\vec{r} \cdot \vec{C})}_{\text{formal}} - \underbrace{\vec{C} (\vec{r} \cdot \vec{\nabla})}_{\text{als } (\vec{r} \cdot \vec{\nabla}) \vec{C} \text{ lesen}}$$

$$\text{zuletzt als } = \underbrace{\left[\sum_p \dot{x}_p \vec{\nabla} \vec{C}_p \right]}_{\dot{x}_p} - (\vec{r} \cdot \vec{\nabla}) \vec{C} \quad (\text{als } \vec{C} \text{ lesen})$$

Variante 3: $\vec{r} \times (\vec{\nabla} \times \vec{C}) = \vec{\nabla} (\vec{r} \cdot \vec{C}) - (\vec{r} \cdot \vec{\nabla}) \vec{C}$

(2) Lorentz-Kraft. $Q = q e$ el. Ladung, e : Elementarladung $\approx 1.6 \cdot 10^{-19} \frac{As}{C}$ (4)

a) $\vec{K} = q e \left(\underbrace{\vec{E}(\vec{r}, t)}_{\substack{\uparrow \\ \text{el. Feld}}} + \underbrace{\frac{\vec{v}}{c} \times \vec{B}(\vec{r}, t)}_{\substack{\uparrow \\ \text{magn. Induktion}}} \right)$

(1)

Dimensionen: SI-Einheiten $[m, s, kg, A, V, mol, cd]$

links: $kg \frac{m}{s^2}$, rechts, 1. Term: $As \left(kg \frac{m^2}{s^3 A} \right) / m$; $[\vec{E}] = \frac{V}{m}$

$(V = W/A = kg m^2 \frac{1}{s^3 A})$ also $kg \frac{m}{s^2}$ o.k.

rechts 2. Term: $As \cdot \frac{m}{s} \cdot kg \frac{1}{s^2 A}$ $[T \text{ (Tesla)} = \frac{Vs}{m^2} = \frac{kg}{s^2 A}]$
also $kg \frac{m}{s^2}$ o.k.

Gereigt in Vorlesung: $\vec{K} = - \text{grad } U(\vec{r}, \vec{v}, t)$

(mit $U = U(\vec{r}, t)$ geht das nicht, da $\vec{v}$ in $\vec{K}$)

mit $U(\vec{r}, \vec{v}, t) = q e \left(\Phi(\vec{r}, t) - \vec{v} \cdot \vec{A}(\vec{r}, t) \right)$

wobei $\vec{E} = -\vec{\nabla} \Phi - \frac{\partial \vec{A}}{\partial t}$, $\vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{A}$ ($\text{div } \vec{B} = 0$)

$(\text{rot}(\vec{E} + \frac{\partial \vec{A}}{\partial t}) = 0)$

[Das ist ein Teil der Maxwell-Gleichungen: die homogenen Maxwell-Gl. kovariant: $\partial_\mu \tilde{F}^{\mu\nu} = 0$ oder

$\sum \partial_\mu F_{\nu\mu} = 0$, d.h. Feldstärke aus 4er Potential

$F_{\mu\nu} = \partial_\mu A_\nu - \partial_\nu A_\mu$]

b) Dimension Φ : aus $\vec{E}$: $kg \frac{m^2}{s^3 A}$

(1) Dimension $\vec{A}$: aus $\vec{B}$: $m \frac{kg}{s^2 A}$

passt zu 2. Term in $\vec{E}$? $\frac{m \cdot kg}{s^3 A}$ wie $\vec{E}$ o.k.

Check U (wie Energie)?

$As \cdot \frac{kg m^2}{s^3 A} = kg \frac{m^2}{s^2}$ ✓ (Energie)

2. Term in U: $\vec{r} \cdot \vec{A}$ wie Φ ? $\frac{m}{s} \cdot \frac{m \cdot \text{kg}}{s^2 A} = \text{kg} \frac{m^2}{s^3 A} \checkmark_{0.6.}$ (5)

Lagrangefunktion von Vorlesung bekannt:

$$L = L(\vec{r}, \dot{\vec{r}}, t) = \frac{m}{2} \dot{\vec{r}}^2 - qe \Phi(\vec{r}, t) + qe \dot{\vec{r}} \cdot \vec{A}(\vec{r}, t)$$

c) L umschreiben in Zylinderkoordinatenbasis (cf. Blatt 2, Lösg.)
 [3] (s, ϕ, z) (hier allgemeines L)

$$\dot{\vec{r}}^2 = \dot{s}^2 + s^2 \dot{\phi}^2 + \dot{z}^2 \quad (\text{cf. Blatt 2, Lösg. S. 7})$$

↓
 nicht gefragt aber verwendet später
 $\tilde{\Phi}(s, \phi, z, t) = \Phi(\vec{r}(s, \phi, z), t)$, $\vec{A}$ -Komponenten bzgl.

Basis $\vec{e}_s, \vec{e}_\phi, \vec{e}_z$: $A_s = \cos\phi A_1 + \sin\phi A_2$

$A_\phi = -\sin\phi A_1 + \cos\phi A_2$, $A_z = A_3$ wobei

$A_i(\vec{r}, t) = A_i(\vec{r}(s, \phi, z), t)$, $i=1, 2, 3$, gesetzt werden,

so dass $A_s = A_s(s, \phi, z, t)$, $A_\phi = A_\phi(s, \phi, z, t)$,

$A_z = A_z(s, \phi, z, t)$. Die Komponentenumrechnung

wie von $\vec{e}_s, \vec{e}_\phi, \vec{e}_z$ Umrechnung aus $\vec{e}_i$ ist, $i=1, 2, 3$.

(Blatt 2, Lösg. S. 6, $\psi \rightarrow \phi$) [Vektortransformation]

$$L = L(s, \phi, z, \dot{s}, \dot{\phi}, \dot{z}, t) = \frac{m}{2} (\dot{s}^2 + s^2 \dot{\phi}^2 + \dot{z}^2) + qe \tilde{\Phi}(s, \phi, z, t) + qe (\dot{s} A_s + s \dot{\phi} A_\phi + \dot{z} A_z).$$

↑
 (mit $\dot{\vec{r}} = \begin{pmatrix} \dot{s} \\ s\dot{\phi} \\ \dot{z} \end{pmatrix}$ zyl. Basis (Blatt 2, Lösg. S. 7) $\dot{\vec{r}} \cdot \vec{A} = \dot{s} A_s + s \dot{\phi} A_\phi + \dot{z} A_z$ (da Skalarprodukt invariant))

Auf dem Blatt nur für $\Phi=0$ und spezielles

$\vec{B} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ B \end{pmatrix}$ zyl. Basis gefragt.

Suche $\vec{A}$ zu diesem $\vec{B}$ (entweder in kart. Basis oder wie gefragt in zylinderkoordinatenbasis)

Kartesische Basis: $0 = B_1 = \frac{\partial}{\partial x_2} A_3 - \frac{\partial}{\partial x_3} A_2 : A_3 = 0, A_2 = A_2(x_1, x_2) \quad (6)$

$$0 = B_2 = \frac{\partial}{\partial x_3} A_1 - \frac{\partial}{\partial x_1} A_3 : A_1 = A_1(x_1, x_2), \quad B = B_3 = \frac{\partial}{\partial x_1} A_2 - \frac{\partial}{\partial x_2} A_1,$$

$$A_2 = \frac{1}{2} B x_1, \quad A_1 = -\frac{1}{2} B x_2, \quad A_3 = 0$$

Zylinderkoord. Basis: Entweder Komponenten aus kart. umrechnen oder $\text{rot } \vec{A}$ in Zylinderkoordinatenbasis ausrechnen, Komponentenweise.

Ergebnis: aus kart. Resultat: (1. S. 5) $A_\varphi = \cos \varphi A_1 + \sin \varphi A_2$

$$= \cos \varphi \left(-\frac{1}{2} B \varphi \sin \varphi\right) + \sin \varphi \frac{1}{2} B \varphi \cos \varphi = 0$$

$$A_\varphi = -\sin \varphi A_1 + \cos \varphi A_2 = -\sin \varphi \left(-\frac{1}{2} B \varphi \sin \varphi\right) + \cos \varphi \frac{1}{2} B \varphi \cos \varphi = \frac{1}{2} B \varphi$$

$$A_z = A_3 = 0. \quad \text{Also} \quad A_\varphi = 0, \quad A_\varphi = \frac{1}{2} B \varphi, \quad A_z = 0$$

Kompliziert Alternativ aus



$$(\text{rot } \vec{A}) = f_\varphi \vec{e}_\varphi + f_\phi \vec{e}_\phi + f_z \vec{e}_z \\ = (\text{rot } \vec{A})_1 \vec{e}_1 + (\text{rot } \vec{A})_2 \vec{e}_2 + (\text{rot } \vec{A})_3 \vec{e}_3$$

mit $\vec{e}_\varphi, \vec{e}_\phi$ aus $\vec{e}_1, \vec{e}_2$ und $\vec{e}_z = \vec{e}_3$.

D.h. Aufgabe, $(\text{rot } \vec{A})$ Komponenten f_φ, f_ϕ, f_z finden.

Z.B. verwenden dass $\text{rot } \vec{A}$ Vektor, also Komponenten

wie oben umrechnen: $(\text{rot } \vec{A})_\varphi = \cos \varphi (\text{rot } \vec{A})_1 + \sin \varphi (\text{rot } \vec{A})_2$

dann $(\text{rot } \vec{A})_i$ umschreiben mit Kettenregel, d.h.

$$\begin{pmatrix} \frac{\partial}{\partial \varphi} \\ \frac{1}{\varphi} \frac{\partial}{\partial \phi} \\ \frac{\partial}{\partial z} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \cos \varphi & \sin \varphi & 0 \\ -\sin \varphi & \cos \varphi & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \frac{\partial}{\partial x_1} \\ \frac{\partial}{\partial x_2} \\ \frac{\partial}{\partial x_3} \end{pmatrix} \quad \text{und das umkehren:}$$

Drehmatrix

$$\begin{pmatrix} \frac{\partial}{\partial x_1} \\ \frac{\partial}{\partial x_2} \\ \frac{\partial}{\partial x_3} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \cos \varphi & -\sin \varphi & 0 \\ \sin \varphi & \cos \varphi & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \frac{\partial}{\partial \varphi} \\ \frac{1}{\varphi} \frac{\partial}{\partial \phi} \\ \frac{\partial}{\partial z} \end{pmatrix}. \quad \text{Damit z.B.}$$

$$(\text{rot } \vec{A})_1 = \frac{\partial}{\partial x_2} A_3 - \frac{\partial}{\partial x_3} A_2 = \left(\overset{\sin \varphi}{s} \frac{\partial}{\partial \varphi} + \overset{\cos \varphi}{c} \frac{1}{\varphi} \frac{\partial}{\partial \phi} \right) A_2 - \frac{\partial}{\partial z} (\sin \varphi A_\varphi + \cos \varphi A_\phi) \\ = s \frac{\partial}{\partial \varphi} A_2 + c \frac{1}{\varphi} \frac{\partial}{\partial \phi} A_2 - s \frac{\partial}{\partial z} A_\varphi - c \frac{\partial}{\partial z} A_\phi$$

$$(\text{rot } \vec{A})_2 = \partial_3 A_1 - \partial_1 A_3 = \partial_z (c A_\phi - s A_\phi) - (c \partial_\phi - s \frac{1}{\rho} \partial_\phi) A_z \quad (7)$$

$$(\text{rot } \vec{A})_3 = \partial_1 A_2 - \partial_2 A_1 = (c \partial_\phi - s \frac{1}{\rho} \partial_\phi) (s A_\phi + c A_\phi) - (s \partial_\phi + \frac{1}{\rho} c \partial_\phi) (c A_\phi - s A_\phi) = \dots \text{kompliziert.}$$

Damit $\text{rot } \vec{A}$ in Zylinderkoordinaten zu bekommen.

$$\text{rot } \vec{A} = \left(\frac{1}{\rho} \partial_\phi A_z - \frac{\partial A_\phi}{\partial z} \right) \vec{e}_\rho + \left(\frac{\partial A_\phi}{\partial z} - \frac{\partial A_z}{\partial \phi} \right) \vec{e}_\phi + \frac{1}{\rho} \left(\frac{\partial (s A_\phi)}{\partial \rho} - \frac{\partial A_\phi}{\partial \phi} \right)$$

↑

L für $\Phi=0$ und $\vec{A} = \begin{pmatrix} 0 \\ \frac{1}{2} B \rho \\ 0 \end{pmatrix}$ schreiben, wie

im Vorraum S.5. (allgemein L-Zylinderbasis)

Im Prinzip

$$L = L(\rho, \phi, z, \dot{\rho}, \dot{\phi}, \dot{z}, t) = \frac{m}{2} (\dot{\rho}^2 + \rho^2 \dot{\phi}^2 + \dot{z}^2) + qe \frac{1}{2} B \rho^2 \dot{\phi} \quad (\text{also nur abh. von})$$

$$= L(\rho, \dot{\rho}, \dot{\phi}, \dot{z}) \quad [qe \text{ und } B \text{ vorgegeben}]$$

d) Zylindrische Koordinaten: ϕ und z , d.h. Erhaltungssätze dazu: Euler-Lagrange-Gleichungen

i) $0 = \frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{\phi}} = \frac{d}{dt} \left(m \rho^2 \dot{\phi} + \frac{qeB}{2} \rho^2 \right) = 0$

p_ϕ verallg. Impuls $\left(p_\phi := \frac{\partial L}{\partial \dot{\phi}} \right)$

ii) $0 = \frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{z}} = \frac{d}{dt} (m \dot{z})$

p_z Impuls.

iii) $0 = \frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{\rho}} - \frac{\partial L}{\partial \rho} = m \ddot{\rho} - (m \rho \dot{\phi}^2 + qeB \rho \dot{\phi})$

$$0 = m \left[\ddot{\rho} - \rho \left(\dot{\phi}^2 + \frac{qeB}{m} \dot{\phi} \right) \right]$$

$\omega_0 \equiv \omega_{\text{zyklotron}}$

zu i) Erhaltungsgröße $p_\phi = J_z + qeB \frac{z}{2} \dot{\phi}^2$
 1. Term Zusatz von der Induktion B

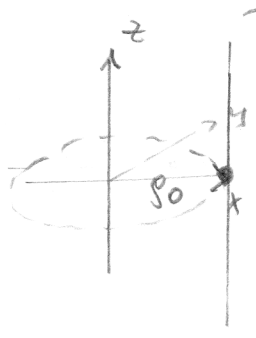
$$[J_z = m(\vec{r} \times \dot{\vec{r}})_z = m(x_1 \dot{x}_2 - x_2 \dot{x}_1) = m \dot{\phi}^2 \frac{z}{2}$$

unbeschrieben]

e) Lösung von i) ii) iii) für den Fall $\dot{g} = \text{konst} = \dot{g}_0$, d.h. $\dot{g}_0 \neq 0$
 [2] $\dot{g}_0 = 0$, i) $m \dot{\phi}^2 \ddot{\phi} = 0$, $\ddot{\phi} = 0$, $\dot{\phi} = \phi_0 = \text{konst.}$

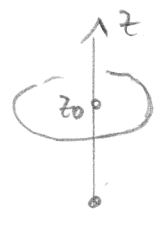
ii) $\dot{z} = z_0 = \text{konst.}$

iii): $\dot{\phi}(\dot{\phi} + \frac{q e B}{m}) = 0$ d.h. $\dot{\phi} = \phi_0 = 0$ d.h.



Bahnkurve mit $\dot{g} = \dot{g}_0$, $\phi = \phi_0 = 0$, $z = z_0 = \text{konst.}$
 parallel zur z-Achse, bei $x = g_0$ (Gerade),

oder $\dot{\phi} = - \frac{q e B}{m} = - \omega_{\text{Zyklotron}}$ (konstante ϕ_0)



d.h. g_0 Kreis mit $\omega_{\text{Zyklotron}}$ (in $\uparrow z$ Richtung falls $q < 0$ und $\uparrow z$ für $q > 0$) $\dot{z} = z_0$ fest

d.h. Kreisbewegung mit $\dot{g} = \dot{g}_0$, $\phi_0 \neq 0$

Beispiel: $B = 1 \text{ T}$, $q = +1.6 \cdot 10^{-19} \text{ C}$ (Proton) $\uparrow z$ ($\vec{B} = B \vec{e}_z$)

$\omega_{\text{Zyklotron}} =$

$$m_p \approx 938 \text{ MeV}/c^2 \approx 1.67 \cdot 10^{-27} \text{ kg}, \quad e \approx 1.60 \cdot 10^{-19} \text{ As}$$

$$e/m_p \approx 0.95 \cdot 10^8 \frac{\text{As}}{\text{kg}}$$

$$\omega_{\text{Zyklotron Proton}} = 0.95 \cdot 10^8 \frac{B}{T} \cdot \text{s}^{-1}$$

hier $\approx 10^8 \text{ Hz} = 0.1 \text{ GHz}$

3 Dissipationsfunktion F [Rayleigh-Funktion] (9)
aber oft andere Sache

13 Annahme: $L = L(q, \dot{q}) = T(\dot{q}) - U(q)$ mit

$q \equiv \{q_\alpha\}_{\alpha=1}^f$ verallg. Koordinaten.

Ann. (i) $T(\dot{q}) = \frac{1}{2} \sum_{\alpha=1}^f \sum_{\beta=1}^f m_{\alpha,\beta} \dot{q}_\alpha \dot{q}_\beta$ ($\sum_{\alpha,\beta}$ Kurzschreibweise)

$m_{\alpha,\beta} = m_{\beta,\alpha}$ zu nehmen, da $\dot{q}_\alpha \dot{q}_\beta$ symmetrisch in α, β und ein antisymm. Teil in $m_{\alpha,\beta}$ würde nicht beitragen.

[wegen der Projektoreigenschaft von symm. Teil und Antisymm. Teil. $(P_S)_{\alpha,\beta}^{\gamma\delta} = \frac{1}{2} (\delta_\alpha^\gamma \delta_\beta^\delta + \delta_\alpha^\delta \delta_\beta^\gamma)$,
 $(P_{AS})_{\alpha,\beta}^{\gamma\delta} = \frac{1}{2} (\delta_\alpha^\gamma \delta_\beta^\delta - \delta_\alpha^\delta \delta_\beta^\gamma)$, Projektoren auf $m_{\alpha,\beta}$
 allgemeines (ohne Symmetrie). $P_S + P_{AS} = \mathbb{1}$, $P_S P_{AS} = P_{AS} P_S = 0$
 $P_S^2 = \mathbb{1} = P_{AS}^2$ $\mathbb{1} = \delta_\alpha^\gamma \delta_\beta^\delta$]

$E := T(\dot{q}) + U(q)$ von Erhaltungssatz da L nicht expl. von t abhängt, falls keine Reibung ($F=0$): Energie des Systems ohne Reibung.

Bei Dissipation ($F \neq 0$) hat veränderte Euler-Lagrange-Gleichungen:

$$\frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_\alpha} - \frac{\partial L}{\partial q_\alpha} = - \frac{\partial F}{\partial \dot{q}_\alpha}, \quad \alpha = 1, 2, \dots, f$$

Ann. (ii) $F = F(\dot{q}) = \frac{1}{2} \sum_{\alpha,\beta} \gamma_{\alpha,\beta} \dot{q}_\alpha \dot{q}_\beta$ Typ

mit $\gamma_{\alpha,\beta} = \gamma_{\beta,\alpha}$ annehmen (wie oben bei $m_{\alpha,\beta}$).

E-L. Gl.: $\frac{d}{dt} \frac{\partial T}{\partial \dot{q}_\alpha} + \frac{\partial U}{\partial q_\alpha} = - \frac{\partial F}{\partial \dot{q}_\alpha} = - \sum_{\beta=1}^f \gamma_{\alpha,\beta} \dot{q}_\beta$,

d.h. mit (i) $\sum_{\beta=1}^f m_{\alpha,\beta} \ddot{q}_\beta + \frac{\partial U}{\partial q_\alpha} = - \sum_{\beta=1}^f \gamma_{\alpha,\beta} \dot{q}_\beta$

$$\frac{dE}{dt} = \frac{d(T+U)}{dt} = \frac{dT}{dt} + \frac{dU}{dt} = \sum_{\text{Kettenglieder}} \frac{\partial T}{\partial \dot{q}_\alpha} \ddot{q}_\alpha + \sum_\alpha \frac{\partial U}{\partial q_\alpha} \dot{q}_\alpha \quad (10)$$

$$= \sum_{\alpha, \beta} m_{\alpha, \beta} \dot{q}_\beta \ddot{q}_\alpha + \sum_\alpha \frac{\partial U}{\partial q_\alpha} \dot{q}_\alpha = \sum_\alpha \dot{q}_\alpha \left(\sum_\beta m_{\alpha, \beta} \ddot{q}_\beta + \frac{\partial U}{\partial q_\alpha} \right)$$

$$\stackrel{\text{E.-L. Gl.}}{=} \sum_{\alpha, \beta} \dot{q}_\alpha (-\gamma_{\alpha, \beta} \dot{q}_\beta) = -2F.$$

D.h. Das System (von diesem $L = L(q, \dot{q}) = T(\dot{q}) - U(q)$ Typ verliert mit zunehmender Zeit Energie (als Reibung abgegeben) und zwar gerade durch 2. Dissipationsverlust aufgeben (bei den Ann. i) und ii) oben)

(Nochmal: Dimensionen F wie Leistung)

[Das ist eine Übung zum Indexmanagement]
