

Nachtrag letzte Vorlesung:

Innenraum Kugel - Interpretationsproblem

$$m_u \ddot{\vec{r}}_h = \vec{f}_g(\vec{r}_h) = -\frac{G m_u M}{R^3} \vec{r}_h \quad \hat{=} \text{rücktreibende Kraft zum Mittelpunkt d. Kugel (Oszillatorgleichung)}$$

↓ jedes MP  $u$  müsste im Zentrum  $\vec{r}_h = 0$  zur Ruhe kommen beim Vorliegen von Reibung  
 $\Rightarrow$  Kollaps von Sternen / Fußbällen etc.

↓  $\exists$  Gegenkraft um stabile Objekte zu erzeugen: thermische Druck (Sonne)  
 elektromagn. Energie  
 Fermi-Druck (quantenmechanisch)

Bsp. Druck / Gegenkraft d. idealen Gas:  $p = n k T$   $\leftarrow$  Temperatur  
 $\uparrow$  Druck  $\quad n = \frac{N}{V} = \frac{\text{Teilchenzahl}}{\text{Volumen}}$   $\quad k$ : Boltzmann Konstante

Suche stat. Gewicht:  $\frac{F}{A} = \frac{N}{V} k T$   $\leftarrow$  thermische Druck  
 $\leftarrow$  "Stabilitätskriterium"  
 Gesamtkraft  $F$   
 Gravitation auf Oberfläche  $A$

Kugel-symmetrie:  $F = \sum_u$  Kräfte auf alle MP  $u$

$$\sum_u r_u \frac{G M m_u}{R^3} / 4\pi R^2 = \frac{N}{V} k T, \quad V = \frac{4\pi}{3} R^3$$

$$\frac{1}{4\pi} \sum_u \Delta V r_u \frac{G M m_u}{R^2} = 3 N k T \quad / : N, \quad m_u \equiv m$$

$$\frac{1}{V} \int_0^R d\tau \tau^2 \cdot \underbrace{4\pi}_{\text{Wicht}} \tau \frac{G M m}{R^2} = 3 k T \quad \underbrace{(\tau, \tau)}_{\text{Wicht}}$$

$$\frac{1}{V} \frac{4\pi}{4} R^4 \frac{G M m}{R^2} = 3 k T \quad \rightarrow \quad \boxed{\frac{G M m}{R} = 4 k T}$$

mit  $V = \frac{4\pi}{3} R^3$

(einfaches Modell)

Stabilitätskriterium das  $R$ ,  $T$  und  $M$  miteinander verbindet:

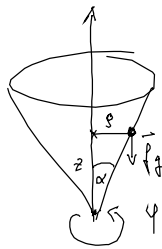
bestimmte  $T$  erreicht werden damit Starke sich bei  $R$  stabilisiert

$$kT \sim 300 \text{ eV} \sim 10^6 \text{ K}$$

### 3. Nebenbedingungen und Zwangskräfte

- Nebenbedingungen (NB): äußere Einschränkungen die nicht externe Kräfte zugeordnet werden können / sollen
- Freiheitsgrade (FG): Zahl der voneinander unabhängigen Variablen  
System mit  $r$  NB und  $N$  Teilchen hat  $f$  Freiheitsgrade  
 $3N - r = f$
- Zwangskräfte (ZK): sind in Mastergleichung einzufügen, um NB zu realisieren

Beispiel: MP auf Kegelmantel



$$\text{NB: } \tan \alpha = \frac{f}{z}$$

$$\text{FG: } f = 3N - r = 3 - 1 = 2$$

$\vec{f}_g$ : eingepreist Kraft

$\vec{z}$  (ZK) wird System auf Kegelmantel stabilisieren

### 3.1. Arten von Nebenbedingungen

a) holonome NB ("ganz geteilt")

Sind durch geschlossene Gleichung gegeben:  $g_\alpha(\{\vec{r}_j\}, t) = 0$

$\alpha: 1 \dots N, \alpha = 1 \dots r$

Bsp: Kugel  $g_1(\vec{r}) = z + r \cos \alpha - \rho = 0$

$$\frac{d}{dt} g_\alpha(\{\vec{r}_j\}, t) = \sum_{u=1}^N \sum_{i=1}^3 \frac{\partial g_\alpha}{\partial x_{ui}} \frac{dx_{ui}}{dt} + \frac{\partial g_\alpha}{\partial t} = 0$$

$N$  Teilchen mit Komponenten  $x_{ui}$ ,  $u$ : Teilchen,  $i$ : Komponente

b) nicht holonome NB: bei Fehlen von integrierenden Faktoren

sind diese NB in Differentialen gegeben

$$\sum_{u=1}^N \sum_{i=1}^3 h_{\alpha i}(\{\vec{r}_j\}, t) \frac{dx_{ui}}{dt} + h_{\alpha 0}(\{\vec{r}_j\}, t) = 0$$

Winkeln 2 MP, schwierig, denken bald wird unter drüber nach

Bsp Fahrrad



Vorder-, Hinterrad ( $v, H$ ):

i)  $|\vec{r}_v - \vec{r}_H| = L = \text{fest}$

ii) Hinterrad laßt kein Torkeln im Ritt  $\vec{r}_v - \vec{r}_H$  zeigt

$$\dot{\vec{r}}_H \times (\vec{r}_v - \vec{r}_H) = 0$$

~~$$\frac{d}{dt} \left[ \dots \right] = \frac{d}{dt} \vec{r}_H \times (\vec{r}_v - \vec{r}_H) = 0$$~~

geht i.a. nicht

nicht zeitabhängig

c) rheonome NB ("fließ geteilt")

zeitabhängig

d) skleronome NB ("starr geteilt")

nicht zeitabhängig

## 2 Lösungsaufgabe:

1) Lagrangegleichung 1. Art  $\hat{=}$  modifizierte Newtongleichungen

$$m \vec{\ddot{r}} = \vec{f} + \vec{z}$$

liegt Zwangsbedingung,  
Simult. d. NB

3.2.

Aufg.  $\vec{z}$  bestimmen

2) Lagrangegleichung 2. Art  $\hat{=}$  Verwendung v. Koordinaten die die NB  
automatisch beibehalten

Wende NB um eine Koordinate  
aus  $L$  zu eliminieren

3.3.

## Ausgangspunkt:

a) Lagrangefunktion ohne NB

$$L = \sum_{u=1}^N \sum_{i=1}^3 \frac{m_u}{2} \dot{x}_{ui}^2 - V(\{x_{ui}\}) = (T - V)$$

b) NB:  $g_\alpha(\{x_{ui}\}, t) = 0$

kann beide in kartesischen o. krummlinigen Koordinaten formuliert werden

## 3.2. Zwangsbedingung in Newtongleichungen: „Lagrange 1. Art“

Hamiltonprinzip: Wirbel wird bei reiner Bewegung extremal,  $S = \int dt L$

aus  $\delta S = 0$

$$0 = \int dt \sum_{i,j}^{3N} \left( \frac{\partial L}{\partial x_{ij}^0} - \frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{x}_{ij}^0} \right) \delta x_{ij} \quad x_{ij}^0 = \text{reale Werte}$$

$= 0$  nur wenn kein NB vorliegt  
 $\neq 0$  wenn NB vorliegt

Ziel: durch Erben der NB  $\delta x_{ij}$  linear unabhängig zu machen

$$g_\alpha(\{x_{ij}\}, t) = g_\alpha(\underbrace{\{x_{ij}^0\}, t}_{=0 \hat{=} \text{reale Werte}}) + \sum_{i,j}^{3N} \frac{\partial}{\partial x_{ij}^0} g_\alpha(\{x_{ij}^0\}) \delta x_{ij} = 0$$

$\forall \alpha$  im folgenden \*  
 Vorzeichen der NB  $x_{ij} \rightarrow x_{ij}^0 + \delta x_{ij}$   
 Zeit wird nicht variiert

Method der Lagrange Multiplikatoren:

- \* mit  $\lambda_\alpha(x_{ij}^0, \dot{x}_{ij}^0)$  (Lagrange Multiplikatoren) multiplizieren,
- über  $t$  integrieren
- $\sum_\alpha$  nehmen und zu Hamiltonprinzip addieren

$$0 = \int dt \sum_{i,j}^{3N} \left( \frac{\partial L}{\partial x_{ij}^0} - \frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{x}_{ij}^0} + \sum_\alpha \lambda_\alpha \frac{\partial}{\partial x_{ij}^0} g_\alpha(\{x_{ij}^0\}) \right) \delta x_{ij}$$

Idee:  $\lambda_\alpha$  sind noch frei, werden da gewählt, daß Klammer verschwindet  
 (7 genauso viele Bedingungen wie abhängige Variablen unter den  $\delta x_{ij}$ )

$$\Downarrow (\dots) = 0 \quad \Downarrow \quad m_{ij} \ddot{x}_{ij} = \underbrace{- \frac{\partial V}{\partial x_{ij}}}_{\text{Lagepotenzialkraft}} + \underbrace{\sum_\alpha \lambda_\alpha \frac{\partial}{\partial x_{ij}^0} g_\alpha(\{x_{ij}^0\})}_{\equiv \text{Zwangskraft}}$$

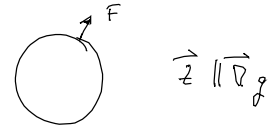
Euler-Lagrange  
 1. Art  
 $f_{ij}$   $Z_{ij}$

Die Zwangskraft ist über NB festgelegt:

$$\vec{z}_n = \sum_{\alpha} \lambda_{\alpha} \vec{\nabla}_n g_{\alpha}(\{\vec{r}_i\})$$

$\vec{z}_n$  wird durch Faktoren auf Fläche  $g_{\alpha}$  bestimmt:

- $\vec{z}_n$  hat
- a) keine Komponente in der Fläche
  - b) steht  $\perp$  auf Fläche



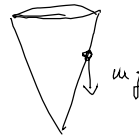
Allg. Vorgehen:

1. Formuliere die NB, Koord. wähle
2. Lagrange 1. Art aufstellen  $\vec{z}_n$  mit  $\sum_{\alpha} \lambda_{\alpha} \vec{\nabla}_n g_{\alpha}(\{\vec{r}_i\})$  bestimmen
3. Lagrange Multiplikatoren bestimmen und eliminieren aus Bewegungsgleichungen:  
jeweils NB zweimal differenzieren und mit der restlichen Bewegungsgl.  $\lambda_{\alpha}$  eliminieren

Beispiel: 1 MP, Kegel

1. NB:  $g_1(\rho, z) = \rho - z \tan \alpha = 0$

Zylinderkoordinat:  $\rho, \varphi, z$



2. Lagrange 1. Art:  $m \ddot{\vec{r}} = \underbrace{-mg \vec{e}_z}_{\text{eingespart}} + \lambda_1 \vec{\nabla} g_1(\vec{r})$

$$\vec{\nabla}_{\text{Zylinder}} = \vec{e}_{\rho} \partial_{\rho} + \vec{e}_{\varphi} \frac{1}{\rho} \partial_{\varphi} + \vec{e}_z \partial_z$$

in Komponenten:

i)  $\vec{e}_{\rho}$   $m (\ddot{\rho} - \rho \dot{\varphi}^2) = 0 + \lambda_1 \cdot 1$   $z_{\rho} = \lambda_1$

ii)  $\vec{e}_{\varphi}$   $m (\rho \ddot{\varphi} + 2\dot{\rho} \dot{\varphi}) = 0 + \lambda_1 \cdot 0$   $z_{\varphi} = 0$

iii)  $\vec{e}_z$   $m \ddot{z} = -mg - \lambda_1 \tan \alpha$   $z_z = -\lambda_1 \tan \alpha$

3.  $\lambda_1$  eliminieren:

$$\frac{d^2}{dt^2} g_1 \stackrel{!}{=} 0 = \ddot{\rho} - \ddot{z} \operatorname{tg} \alpha = 0$$

Zshg zwischen  $\ddot{\rho}$  und  $\ddot{z}$  :  $\ddot{\rho} = \ddot{z} \operatorname{tg} \alpha$  } unter um  $\lambda_1 = \lambda_1(x_{i1}, \dot{x}_{i1})$   
 verbindet i/ und ii/

$$i/ \quad m \ddot{\rho} = m \rho \dot{\varphi}^2 + \lambda_1 \xrightarrow{\text{mit NB}} m \ddot{z} \operatorname{tg} \alpha = m \rho \dot{\varphi}^2 + \lambda_1$$

$$ii/ \quad \ddot{z} = -g - \frac{\lambda_1}{m} \operatorname{tg} \alpha$$

$$\Downarrow \quad \lambda_1 = - \frac{m(\rho \dot{\varphi}^2) + m g \operatorname{tg} \alpha}{1 + \operatorname{tg}^2 \alpha} \quad : \text{ damit ist } \lambda_1 \text{ bestimmt : } \lambda_1 = \lambda_1(\rho, \dot{\varphi})$$

$$i/ \quad (\ddot{\rho} - \rho \dot{\varphi}^2) = - \frac{g \operatorname{tg} \alpha + \rho \dot{\varphi}^2}{1 + \operatorname{tg}^2 \alpha}$$

$$ii/ \quad (\rho \ddot{\varphi} + 2\dot{\rho} \dot{\varphi}) = 0$$

$$iii/ \quad \ddot{z} = -g + \frac{\rho \dot{\varphi}^2 + g \operatorname{tg} \alpha}{1 + \operatorname{tg}^2 \alpha} \operatorname{tg} \alpha$$

Multivars dynamisch  
 Gleichsystem f.  $\rho, \varphi, z$  (4)