

### 3.6 Einseitige Bindungen

- Bindungen sind einseitig, wenn der Massenpunkt daran gehindert wird, eine Fläche nach einer Seite zu verlassen, die Bewegung bezüglich der anderen Seite aber nicht eingeschränkt ist.
- Beispiel: Massenpunkt gleitet auf einer Kugel hinunter. Es gilt die Zwangsbedingung:

$$g_1 = x^2 + y^2 + z^2 - R^2 \geq 0$$

Die Kugel vermag nur eine Zwangskraft nach außen auszuüben; für die zugehörige Zwangskraft  $\vec{Z}_1$  gilt:

$$Z_1^r \geq 0$$

- Das d'Alembertsche Prinzip lautet für einseitige Bindungen:

$$\vec{Z}_\alpha \cdot \delta \vec{r}_\alpha \geq 0$$

Virtuelle Verrückungen sind nun also auch in Richtung der Zwangskraft erlaubt; dann ist obiger Ausdruck positiv.

- Vorgehensweise (siehe Abb.):
  1. Sei für  $t = 0$  eine nichtverschwindende Zwangskraft zur Realisierung der Zwangsbedingung nötig.
  2. Man bestimme die Bewegung gemäß den Lagrangeschen Gleichungen I. Art bis zu demjenigen Punkt, an dem die Zwangskraft  $\vec{Z}_\alpha$  verschwindet.
  3. Zu diesem Zeitpunkt verlässt der Massenpunkt die Fläche  $g_\alpha = 0$  und bewegt sich auf derjenigen Seite der Fläche, wo  $g_\alpha > 0$  gilt.
  4. Dann befindet sich der Massenpunkt nicht mehr unter dem Einfluss der Zwangskraft  $\vec{Z}_\alpha$ , bis zu einem eventuellen späteren Zeitpunkt, zu dem wieder  $g_\alpha = 0$  genau erfüllt ist.
  5. Von diesem Zeitpunkt an ist wieder die Zwangskraft  $\vec{Z}_\alpha$  im Rahmen der Lagrangeschen Gleichungen I. Art zu berücksichtigen usw.

# Kapitel 4

## Massenpunktsysteme mit eingeschränkter Bewegungsfreiheit

### 4.1 D'Alembertsches Prinzip und Lagrange-Gleichungen I. Art

- Für Massenpunktsysteme (mit  $N$  Massenpunkten der Massen  $m_n$ ) hängen Zwangsbedingungen  $g_\alpha$  potentiell von allen Koordinaten  $x_n^i$ ,  $i = 1, \dots, 3; n = 1, \dots, N$ , ab,

$$g_\alpha = g_\alpha(x_n^i; t) = g_\alpha(x_1^1, x_1^2, x_1^3, \dots, x_N^1, x_N^2, x_N^3; t) \stackrel{!}{=} 0 \quad (4.1)$$

Hierbei sind wieder die  $x_n^i$  Koordinaten in einem Inertialsystem  $\mathcal{S}$ .

- Jeder Zwangsbedingung  $g_\alpha$  kann ein Satz von Zwangskräften  $\{\vec{Z}_{\alpha,n}\}_{n=1}^N$  zugeordnet werden, wobei die Zwangskraft  $\vec{Z}_{\alpha,n}$  auf den  $n$ -ten Massenpunkt wirkt.
- Die Kräfte  $\vec{Z}_{\alpha,n}$  „sorgen“ dafür, dass die Bedingung  $g_\alpha = 0$  eingehalten wird.
- D'Alembertsches Prinzip:

*Die Zwangskräfte  $\{\vec{Z}_{\alpha,n}\}_{n=1}^N$  leisten bei einer beliebigen virtuellen Ver-rückung  $\{\delta\vec{r}_{\alpha,n}\}_{n=1}^N$  des Massenpunktsystems, die mit der Zwangsbe-*

dingung  $g_\alpha = 0$  verträglich ist, keine Arbeit:

$$\sum_{n=1}^N \vec{Z}_{\alpha,n} \cdot \delta \vec{r}_{\alpha,n} = 0.$$

• Analyse:

1. In einem  $3N$ -dimensionalen *Konfigurationsraum*, der durch die  $3N$  Koordinaten  $x_n^i$  aufgespannt wird, wird die Gesamtheit aller Ortskoordinaten der Massenpunkte durch einen Punkt beschrieben.
2. Durch (4.1) wird zum festen Zeitpunkt  $t$  in diesem Konfigurationsraum eine  $(3N-1)$ -dimensionale Hyperfläche  $\mathcal{H}$  beschrieben.
3. Jede virtuelle Verrückung  $\{\delta \vec{r}_{\alpha,n}\}_{n=1}^N$  liegt *tangential* in  $\mathcal{H}$ . Sie besteht aus infinitesimalen Verschiebungen *aller* Massenpunkte des Systems.
4. Das d'Alembertsche Prinzip ist äquivalent zur Aussage, dass der Vektor aller Zwangskräfte  $\{\vec{Z}_{\alpha,n}\}_{n=1}^N$  im Konfigurationsraum senkrecht steht auf  $\mathcal{H}$ .
5. Damit ist dieser Vektor parallel zum Gradienten von  $g_\alpha$  an  $\mathcal{H}$ , d.h. :

$$Z_{\alpha,n}^i = \lambda_\alpha \frac{\partial g_\alpha}{\partial x_n^i} \quad \text{oder} \quad \vec{Z}_{\alpha,n} = \lambda_\alpha \text{grad}_n g_\alpha$$

mit einem von  $n$  und  $i$  unabhängigen *Lagrangeschen Multiplikator*  $\lambda_\alpha$ .

• Lagrange-Gleichungen I. Art:

1. Falls wieder  $N_Z$  Zwangsbedingungen beachtet werden müssen (also  $\alpha = 1, \dots, N_Z \leq 3N$ ), sind die Zwangskräfte  $\vec{Z}_{\alpha,n}$  vektoriell zu addieren.
2. Somit folgen die Lagrange-Gleichungen I. Art:

$$m_n \ddot{\vec{r}}_n = \vec{F}_n + \sum_{\alpha=1}^{N_Z} \vec{Z}_{\alpha,n} = \vec{F}_n + \sum_{\alpha=1}^{N_Z} \lambda_\alpha \text{grad}_n g_\alpha \quad (4.2)$$

oder in Komponenten:

$$m_n \ddot{x}_n^i = F_n^i + \sum_{\alpha=1}^{N_Z} \lambda_\alpha \frac{\partial g_\alpha}{\partial x_n^i}$$

3. Diese sind gemeinsam zu lösen mit den  $N_Z$  Zwangsbedingungen

$$g_\alpha(x_n^i; t) = 0. \quad (4.3)$$

4. (4.2) und (4.3) ergeben  $(3N + N_Z)$  Gleichungen für die  $(3N + N_Z)$  Unbekannten  $(x_n^i, \lambda_\alpha)$ .

## 4.2 Schwerpunkt-, Drehimpuls- und Energiesatz

• Aufteilung der Kräfte:

1. innere eingeprägte Kräfte  $\vec{F}_{nm}(m \neq n)$ ,  $\vec{F}_{mn} = -\vec{F}_{nm}$

2. äußere eingeprägte Kräfte  $\vec{F}_n^{(a)}$

3. innere Zwangskräfte  $\vec{Z}_{\alpha,nm}(m \neq n)$ ,  $\vec{Z}_{\alpha,mn} = -\vec{Z}_{\alpha,nm}$

4. äußere Zwangskräfte  $\vec{Z}_{\alpha,n}^{(a)}$

• Innere Zwangskräfte rühren von *inneren* Zwangsbedingungen  $g_\alpha$  her, die nur Funktionen von  $(\vec{r}_n - \vec{r}_m)$  sind, für die also gilt:

$$\vec{Z}_{\alpha,nm} = \lambda_\alpha \text{grad}_n g_\alpha = -\lambda_\alpha \text{grad}_m g_\alpha = -\vec{Z}_{\alpha,mn}$$

Oft ist

$$g_\alpha = g_\alpha(|\vec{r}_n - \vec{r}_m|) \Rightarrow \text{grad}_n g_\alpha = \frac{\partial g_\alpha(|\vec{r}_n - \vec{r}_m|)}{\partial |\vec{r}_n - \vec{r}_m|} \frac{\vec{r}_n - \vec{r}_m}{|\vec{r}_n - \vec{r}_m|} = -\text{grad}_m g_\alpha$$

Dann liegen die Zwangskräfte in Richtung des Verbindungsvektors  $(\vec{r}_n - \vec{r}_m)$ .

• Äußere Zwangskräfte werden auf das System durch die Umgebung ausgeübt. Sie „sorgen“ dafür, dass das System *äußeren* Zwangsbedingungen folgt.

- *Schwerpunktsatz:*

Wegen  $\vec{Z}_{\alpha,mn} = -\vec{Z}_{\alpha,nm}$  gilt:

$$M\ddot{\vec{s}} = \vec{F} + \sum_{n=1}^N \sum_{\alpha} \vec{Z}_{\alpha,n}^{(a)}$$

Hier ist nur über solche  $\alpha$  zu summieren, für die  $g_{\alpha} = 0$  einer äußeren Zwangsbedingung entspricht.

- *Drehimpulssatz:*

Für innere Zwangsbedingungen der Form  $g_{\alpha} = g_{\alpha}(|\vec{r}_n - \vec{r}_m|)$  gilt:

$$\frac{d}{dt}\vec{L} = \sum_{n=1}^N \left[ \vec{r}_n \times \left( \vec{F}_n^{(a)} + \sum_{\alpha} \vec{Z}_{\alpha,n}^{(a)} \right) \right]$$

- *Energiesatz*

Multiplikation mit  $\dot{\vec{r}}_n$  und Summation über alle  $n$  liefert in der bekannten Weise:

$$\frac{d}{dt} \sum_{n=1}^N \sum_{i=1}^3 \frac{1}{2} m_n (\dot{x}_n^i)^2 = \sum_{n=1}^N \sum_{i=1}^3 F_n^i \dot{x}_n^i + \sum_{n=1}^N \sum_{i=1}^3 \sum_{\alpha=1}^{N_Z} \lambda_{\alpha} \frac{\partial g_{\alpha}}{\partial x_n^i} \dot{x}_n^i$$

Falls die eingepprägten Kräfte ein Potential aufweisen, folgt:

$$\sum_{n=1}^N \sum_{i=1}^3 F_n^i \dot{x}_n^i = -\frac{d}{dt} U(x_n^i)$$

Ferner ist:

$$0 = \frac{d}{dt} g_{\alpha}(x_n^i; t) = \sum_{n=1}^N \sum_{i=1}^3 \frac{\partial g_{\alpha}}{\partial x_n^i} \dot{x}_n^i + \frac{\partial g_{\alpha}}{\partial t},$$

und somit folgt:

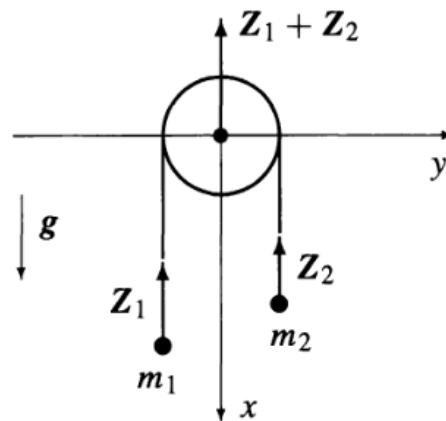
$$\frac{d}{dt} (T + U) = - \sum_{\alpha=1}^{N_Z} \lambda_{\alpha} \frac{\partial g_{\alpha}}{\partial t}$$

*Wenn die eingepprägten Kräfte ein Potential haben, ist die zeitliche Änderung der Energie gleich der Leistung der Zwangskräfte.*

- Für skleroneome (zeitunabhängige) Zwangsbedingungen verschwindet diese Leistung. Dann gilt Energieerhaltung,  $T + U = E$ .
- Bei zeitabhängigen Bindungen kann Energie übertragen werden. Dann ist zwar die *virtuelle* Arbeit gemäß des d'Alembertschen Prinzips Null, nicht aber die *reale* Arbeit bei der Bewegung.

## 4.3 Beispiele

### 4.3.1 Wellrad



- Zwei Massenpunkte im Erdschwerefeld sind durch einen Faden verbunden, der über eine fest aufgehängte Rolle geführt wird (siehe Abb.).
- Zwangsbedingung:

$$g_1 = x_1 + x_2 - L = 0$$

- zugehörige Zwangskräfte:

$$Z_{1,1}^x = \lambda_1 \frac{\partial g_1}{\partial x_1} = \lambda_1, \quad Z_{1,2}^x = \lambda_1 \frac{\partial g_1}{\partial x_2} = \lambda_1$$

Die Zwangskräfte auf die Massenpunkte sind gleich groß und gleich gerichtet; es handelt sich um *äußere* Zwangskräfte, hervorgebracht durch die Aufhängung.

- Bewegungsgleichungen:

$$m_1 \ddot{x}_1 = m_1 g + Z_{1,1}^x = m_1 g + \lambda_1, \quad m_2 \ddot{x}_2 = m_2 g + Z_{1,2}^x = m_2 g + \lambda_1$$

- Subtraktion führt auf:

$$m_1 \ddot{x}_1 - m_2 \ddot{x}_2 = (m_1 - m_2)g$$

- Wegen der Zwangsbedingung ist  $\ddot{x}_1 + \ddot{x}_2 = 0$ , und daher:

$$(m_1 + m_2) \ddot{x}_1 = (m_1 - m_2)g.$$

Als gesamte träge Masse geht die Summe  $(m_1 + m_2)$ , als Kraft die Differenz der Gewichte  $(m_1 g - m_2 g)$  ein.

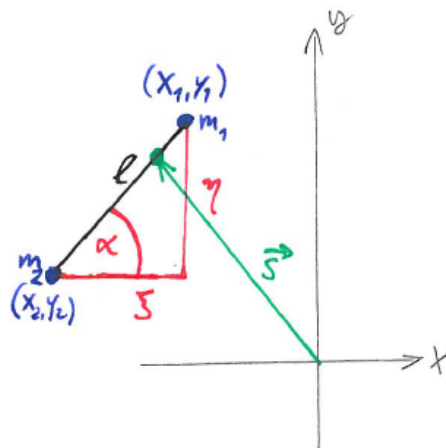
- Zwangskraft:

$$Z_{1,1}^x = \lambda_1 = m_1(\ddot{x}_1 - g) = -2g \frac{m_1 m_2}{m_1 + m_2}$$

Von der Aufhängung aufgenommene Gesamtzwangskraft ist

$$Z_{1,1}^x + Z_{1,2}^x = 2\lambda_1, \quad |Z_{1,1}^x + Z_{1,2}^x| \leq m_1 g + m_2 g$$

### 4.3.2 Hantel auf Eisfläche



- Reibungsfreie Bewegung zweier durch eine masselose Stange (Länge  $\ell$ ) verbundener Massenpunkte (siehe Abb.)

- Zwangsbedingung:

$$g_1 = (x_1 - x_2)^2 + (y_1 - y_2)^2 - \ell^2 = 0$$

- zugehörige Zwangskräfte:

$$Z_{1,1}^x = \lambda_1 \frac{\partial g_1}{\partial x_1} = 2\lambda_1(x_1 - x_2),$$

$$Z_{1,1}^y = \lambda_1 \frac{\partial g_1}{\partial y_1} = 2\lambda_1(y_1 - y_2),$$

$$Z_{1,2}^x = \lambda_1 \frac{\partial g_1}{\partial x_2} = -2\lambda_1(x_1 - x_2),$$

$$Z_{1,2}^y = \lambda_1 \frac{\partial g_1}{\partial y_2} = -2\lambda_1(y_1 - y_2)$$

sind *innere* Zwangskräfte.

- Bewegungsgleichungen:

$$\begin{aligned} m_1 \ddot{x}_1 &= 2\lambda_1(x_1 - x_2), & m_1 \ddot{y}_1 &= 2\lambda_1(y_1 - y_2) \\ m_2 \ddot{x}_2 &= -2\lambda_1(x_1 - x_2), & m_2 \ddot{y}_2 &= -2\lambda_1(y_1 - y_2) \end{aligned}$$

- Es folgt der Schwerpunktsatz:

$$M \ddot{\vec{s}} = 0 \quad \Rightarrow \quad \vec{s} = \vec{s}_0 + \dot{\vec{s}}_0 t$$

mit Gesamtmasse  $M = m_1 + m_2$  und:

$$\vec{s} = s^x \vec{b}_x + s^y \vec{b}_y = \frac{1}{M} \left[ (m_1 x_1 + m_2 x_2) \vec{b}_x + (m_1 y_1 + m_2 y_2) \vec{b}_y \right]$$

- Einführung von Relativkoordinaten (siehe Abb.):

$$\xi = x_1 - x_2 \quad \Rightarrow \quad x_1 = s^x + \frac{m_2}{M} \xi, \quad x_2 = s^x - \frac{m_1}{M} \xi$$

$$\eta = y_1 - y_2 \quad \Rightarrow \quad y_1 = s^y + \frac{m_2}{M} \eta, \quad y_2 = s^y - \frac{m_1}{M} \eta$$

- Bewegungsgleichungen:

$$\ddot{\xi} = \frac{2\lambda_1}{\mu} \xi, \quad \ddot{\eta} = \frac{2\lambda_1}{\mu} \eta \quad \text{mit reduzierter Masse } \mu = \frac{m_1 m_2}{M}$$



- Die Zwangsbedingung

$$\xi^2 + \eta^2 = \ell^2$$

legt die Einführung einer Winkelkoordinate  $\alpha$  nahe:

$$\begin{aligned} \xi &= \ell \cos \alpha, & \dot{\xi} &= -\ell \dot{\alpha} \sin \alpha, & \ddot{\xi} &= -\ell(\ddot{\alpha} \sin \alpha + \dot{\alpha}^2 \cos \alpha) \\ \eta &= \ell \sin \alpha, & \dot{\eta} &= \ell \dot{\alpha} \cos \alpha, & \ddot{\eta} &= \ell(\ddot{\alpha} \cos \alpha - \dot{\alpha}^2 \sin \alpha) \end{aligned}$$

- Damit folgt unter Berücksichtigung der Bewegungsgleichungen:

$$\begin{aligned} \ell \ddot{\alpha} &= \ddot{\eta} \cos \alpha - \ddot{\xi} \sin \alpha = \frac{2\lambda_1}{\mu}(\eta \cos \alpha - \xi \sin \alpha) = 0 \\ \ell \dot{\alpha}^2 &= -\ddot{\eta} \sin \alpha - \ddot{\xi} \cos \alpha = -\frac{2\lambda_1}{\mu}(\eta \sin \alpha + \xi \cos \alpha) = -\frac{2\ell\lambda_1}{\mu}, \end{aligned}$$

also:

$$\alpha = \alpha_0 + \omega t, \quad \lambda_1 = -\frac{\mu}{2}\omega^2 \quad (\omega = \text{const.})$$

- Gesamtlösung:

$$x_1 = s_0^x + \dot{s}_0^x t + \frac{m_2}{M} \ell \cos(\omega t + \alpha_0)$$

$$y_1 = s_0^y + \dot{s}_0^y t + \frac{m_2}{M} \ell \sin(\omega t + \alpha_0)$$

$$x_2 = s_0^x + \dot{s}_0^x t - \frac{m_1}{M} \ell \cos(\omega t + \alpha_0)$$

$$y_2 = s_0^y + \dot{s}_0^y t - \frac{m_1}{M} \ell \sin(\omega t + \alpha_0)$$

$$\vec{Z}_{1,1} = -\vec{Z}_{1,2} = -\mu\omega^2\ell \left[ \cos(\omega t + \alpha_0)\vec{b}_x + \sin(\omega t + \alpha_0)\vec{b}_y \right]$$

Im Schwerpunktsystem dreht sich die Hantel mit konstanter Winkelgeschwindigkeit  $\omega$ .

- Drehimpuls  $\vec{L} = \sum_{n=1}^2 m_n \vec{r}_n \times \dot{\vec{r}}_n$ :

$$\vec{L} = L^z \vec{b}_z, \quad L^z = \mu\omega\ell^2 + M(s_0^x \dot{s}_0^y - s_0^y \dot{s}_0^x) = \text{const.}$$

- kinetische Energie  $T = \frac{1}{2} \sum_{n=1}^2 m_n \dot{\vec{r}}_n^2$ :

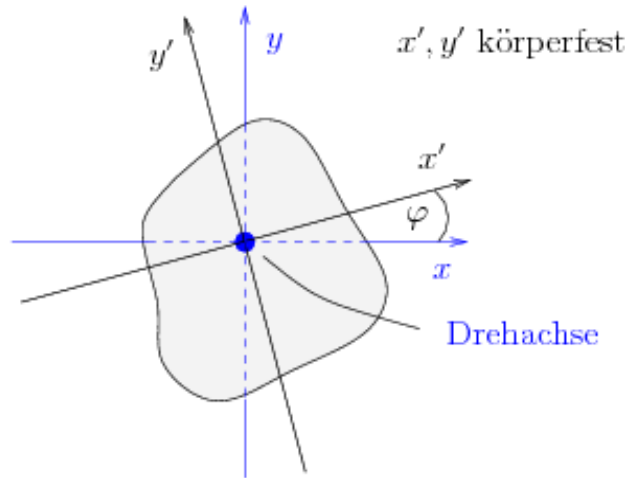
$$T = \frac{\mu}{2} \omega^2 \ell^2 + \frac{M}{2} \left[ (\dot{s}_0^x)^2 + (\dot{s}_0^y)^2 \right] = \text{const.}$$

## 4.4 Um eine Achse frei drehbarer starrer Körper

### 4.4.1 Modell des starren Körpers

- Ein starrer Körper besteht aus einer großen (im Grenzfall unendlichen) Anzahl von Massenpunkten
- Diese werden als starr miteinander verbunden angenommen; die gegenseitigen Abstände von je zwei Massenpunkten sind konstant.
- Die entsprechenden Zwangsbedingungen sind zeitunabhängig und führen zu *inneren* Zwangskräften entlang der Verbindungsvektoren der Massenpunkte.
- Näherungsmodell für reale Körper.
- Starrer Körper weist 3 Rotations- und 3 Translationsfreiheitsgrade auf.
- Behandlung mit Lagrange I-Formalismus ist unzweckmäßig ( $N$  sehr groß, viele Nebenbedingungen).
- Betrachten zunächst Rotation um feste  $z$ -Achse (in einem IS); dann hat der Körper einen Rotationsfreiheitsgrad (allgemeine Behandlung kommt später).

### 4.4.2 Energie, Drehimpuls und Trägheitsmoment



- Starrheit des Körpers bedeutet, dass man ein mitbewegtes und mitrotierendes Koordinatensystem  $\Sigma'$  finden kann, in dem die Koordinaten  $\{x_n^{i'}\} = \{x'_n, y'_n, z'_n\}$  sämtlicher Massenpunkte fest, also zeitlich konstant sind.
- Für Drehung um die  $z$ -Achse ist (siehe Abb.):

$$\begin{aligned} x_n &= x'_n \cos \varphi - y'_n \sin \varphi, & \dot{x}_n &= -\dot{\varphi} (x'_n \sin \varphi + y'_n \cos \varphi) = -\dot{\varphi} y_n \\ y_n &= y'_n \cos \varphi + x'_n \sin \varphi, & \dot{y}_n &= \dot{\varphi} (-y'_n \sin \varphi + x'_n \cos \varphi) = \dot{\varphi} x_n, \\ z_n &= z'_n. \end{aligned} \tag{4.4}$$

Offenbar gilt:  $x_n^2 + y_n^2 = [(x'_n)^2 + (y'_n)^2]$ .

- Damit folgen für kinetische Energie und Drehimpuls:

$$\begin{aligned} T &= \frac{1}{2} \sum_{n=1}^N m_n (\dot{x}_n^2 + \dot{y}_n^2) = \frac{\dot{\varphi}^2}{2} \sum_{n=1}^N m_n [(x'_n)^2 + (y'_n)^2] \\ L^z &= \sum_{n=1}^N m_n (x_n \dot{y}_n - y_n \dot{x}_n) = \dot{\varphi} \sum_{n=1}^N m_n [(x'_n)^2 + (y'_n)^2] \end{aligned}$$

also:

$$T = \frac{\Theta}{2} \dot{\varphi}^2 \tag{4.5}$$

$$L^z = \Theta \dot{\varphi} \tag{4.6}$$

mit dem konstanten *Trägheitsmoment*:

$$\Theta = \sum_{n=1}^N m_n [(x'_n)^2 + (y'_n)^2]$$

- Für einen ausgedehnten Körper müssen wir von der Summe zum Integral übergehen (d.h.  $N \rightarrow \infty$ ):

1. die Massen  $m_n$  sind durch das Produkt der (möglicherweise ortsabhängigen) Massendichte  $\mu$  mit dem Volumenelement  $dV = d^3\vec{r}'$  zu ersetzen,  $m_n \rightarrow \mu(x', y', z') d^3\vec{r}'$

2. Koordinaten  $x'_n$  und  $y'_n$  sind nun kontinuierliche Größen  $x', y'$  innerhalb des vom Körper eingenommenen dreidimensionalen Gebietes  $K$ .

3. Damit:

$$\Theta = \int_K \mu(x', y', z') (x'^2 + y'^2) d^3\vec{r}',$$

und die Gleichungen (4.5) und (4.6) behalten ihre Form.

4. Beispiele für Trägheitsmomente ausgedehnter homogener Körper ( $M$ : Masse):

- Hohlzylinder, der um seine Symmetrieachse rotiert (Radien  $R_1, R_2$ ):  $\Theta = \frac{1}{2}M(R_1^2 + R_2^2)$
- Vollzylinder (mit Radius  $R$ ), der um seine Symmetrieachse rotiert:  $\Theta = \frac{1}{2}MR^2$
- Vollzylinder (mit Länge  $\ell$  und Radius  $R$ ), der um eine Querachse rotiert:  $\Theta = \frac{1}{4}MR^2 + \frac{1}{2}M\ell^2$
- Massive Kugel (mit Radius  $R$ ), die um eine Achse durch den Mittelpunkt rotiert:  $\Theta = \frac{2}{5}MR^2$

- Falls die äußeren Kräfte ein Potential aufweisen, kann wegen (4.4) einfach  $U = U(\varphi)$  geschrieben werden.

- Der Energiesatz lautet dann:

$$\frac{\Theta}{2} \dot{\varphi}^2 + U(\varphi) = E,$$