

# Notizen - B.Sc. Physik | physik221

Jonas Wortmann

August 2, 2023

# Contents

<b>1</b>	<b>Newton'sche Mechanik</b>	<b>3</b>
1.1	Inertialsysteme . . . . .	3
1.2	Newton-Gesetze . . . . .	4
1.2.1	DGL . . . . .	5
1.3	Beispiel: Angetriebener, gedämpfter harmonischer Oszillator . . . . .	6
1.4	Konservative Kräfte . . . . .	8
1.4.1	Beispiel: harmonischer, ungedämpfter Oszillator . . . . .	8
<b>2</b>	<b>Kinetische und potenzielle Energie</b>	<b>9</b>
2.1	Eine Dimension . . . . .	9
2.2	Drei Dimensionen . . . . .	9
2.2.1	Konservative Kräfte . . . . .	10
2.2.2	Beispiel: Zentralkraft . . . . .	11
<b>3</b>	<b>Oszillatoren</b>	<b>13</b>
3.1	Gekoppelte, harmonische Oszillatoren . . . . .	13
3.2	Allgemeiner Fall: verschiedene Massen und Phasen . . . . .	14
<b>4</b>	<b>Lagrangeformalismus</b>	<b>16</b>
4.1	Eine Dimension . . . . .	16
4.2	$n$ -Massenpunkte in drei Dimensionen . . . . .	17
4.2.1	Beispiel: Teilchen in der Ebene mit Zentralpotential $V(r)$ . . . . .	18
4.3	Zwangsbedingungen . . . . .	20
4.3.1	Holonome . . . . .	20
4.3.2	Beispiel: Pendel an oszillierender Aufhängung . . . . .	21
<b>5</b>	<b>Hamiltonformalismus</b>	<b>23</b>
5.1	Wirkung . . . . .	23
5.2	Hamilton-Funktion und Hamilton-Gleichung . . . . .	24
5.3	Allgemeiner Algorithmus zur Berechnung von $H$ . . . . .	25
5.4	Satz von Liouville . . . . .	29
5.5	Virialsatz . . . . .	29
<b>6</b>	<b>Erhaltungssätze – Noether's Theorem</b>	<b>31</b>
6.1	Energieerhaltung . . . . .	31
6.2	Impulserhaltung . . . . .	31
6.2.1	Beispiel: Zug im Regen . . . . .	32
6.2.2	Beispiel: Raketenantrieb . . . . .	32
6.3	Elastischer Stoß . . . . .	33
6.4	Drehimpulserhaltung . . . . .	36
6.4.1	Beispiel: Bewegung in der $(x, y)$ Ebene . . . . .	38

6.5	Kepler–Gesetze . . . . .	41
6.6	Rutherford–Streuung . . . . .	42
6.7	Mehrkörpersysteme . . . . .	45
6.7.1	Zweikörperproblem . . . . .	46
<b>7</b>	<b>Rotation, beschl. Bezugssysteme und starre Körper</b>	<b>48</b>
7.1	Starre Körper . . . . .	48
7.1.1	Rotation eines starren Körpers . . . . .	49
7.1.2	Beispiel: Rollendes Rad . . . . .	53
7.2	Lagrange–Funktion eines starren Körpers . . . . .	54
7.3	Beschleunigte Bezugssysteme . . . . .	56
7.3.1	Beispiel: Flüssigkeit in rotierendem Eimer . . . . .	58
7.3.2	Beispiel: Bewegung auf der Erde . . . . .	58
7.4	Bewegungsgleichung für rotierende starre Körper . . . . .	59
<b>8</b>	<b>Gravitation und Kosmologie</b>	<b>63</b>
8.1	Gezeitenkräfte . . . . .	64
8.1.1	Effekt der Gezeiten auf Himmelskörper . . . . .	67
8.2	Anwendung des Gravitationsgesetzes in Forschung . . . . .	67
<b>9</b>	<b>Der anharmonische Oszillator</b>	<b>69</b>
9.1	anharmonischer Oszillator mit beliebiger potentieller Energie . . . . .	69
9.1.1	Beispiel: Masse zwischen zwei Federn . . . . .	70
9.1.2	Beispiel: Mathematisches Pendel . . . . .	71
9.2	Störungstheoretische Behandlung . . . . .	73
9.2.1	Beispiel: angetriebener, gedämpfter, anharmonischer Oszillator . . . . .	77
9.3	Entwicklung in Fourier–Komponenten . . . . .	79
9.4	Übergang zum Chaos . . . . .	81

# 1 Newton'sche Mechanik

Die Grundlegenden Annahmen oder auch Axiome der Newton'schen Mechanik

- 1) Der Raum hat drei Dimensionen, welche als Koordinaten beschrieben werden können.

$$\vec{x} = \begin{cases} (x, y, z) : \text{Kartesisch} \\ (r, \varphi, z) : \text{Zylinder} \\ (r, \theta, \phi) : \text{Kugel} \end{cases} .$$

- 2) Der Raum ist flach und nicht gekrümmt. Das heißt, dass der Abstand zwischen zwei Punkten  $\vec{x}_1$  und  $\vec{x}_2$  z.B. in Kartesischen Koordinaten als

$$|\vec{x}_1 - \vec{x}_2| = [(x_1 - x_2)^2 + (y_1 - y_2)^2 + (z_1 - z_2)^2]^{\frac{1}{2}} .$$

Diese Annahme ist allerdings in der Nähe von großen Massen falsch, da dort der Raum zu stark gekrümmt wird.

- 3) Es gibt eine einzige eindeutig bestimmte, gleichförmig vergehende, absolute Zeit. Für hinreichend schnell bewegte Objekte ( $v \rightarrow c$ ) ist diese Annahme allerdings auch falsch.
- 4) Die einfachsten Objekte sind Massenpunkte. Es gibt keine Ausdehnung aber eine Masse (z.B. Elektronen).

- Die Bewegung wird durch eine Trajektorie  $\vec{x}(t)$  als Funktion der Zeit beschrieben
- Die Geschwindigkeit ist  $\vec{v}(t) = \frac{d\vec{x}(t)}{dt} \equiv \dot{\vec{x}}(t)$
- Die Beschleunigung ist  $\vec{a}(t) = \frac{d\vec{v}(t)}{dt} = \frac{d^2\vec{x}(t)}{dt^2} \equiv \ddot{\vec{x}}(t)$

- 5) Es existieren Inertialsysteme, in denen sich ein Körper mit konstanter Geschwindigkeit bewegt, wenn keine Kraft auf ihr wirkt.

## 1.1 Inertialsysteme

Sei  $\vec{x}(t)$  in einem Inertialsystem definiert, mit  $\ddot{\vec{x}} = 0$ . Dann erzeugen folgende Operationen weitere Inertialsysteme.

- 1) Zeitunabhängige Rotation der Achsen:  $\vec{x}' = \overleftrightarrow{O} \vec{x}$ , wobei  $\overleftrightarrow{O}$  eine orthogonale  $3 \times 3$ -Matrix ist. Dann folgt

$$\overleftrightarrow{O} = 0 \Rightarrow \dot{\vec{x}}' = \overleftrightarrow{O} \dot{\vec{x}} \quad \ddot{\vec{x}}' = \overleftrightarrow{O} \ddot{\vec{x}} = 0.$$

- 2) Gallileitransformation:  $\vec{x}' = \vec{x}(t) + \vec{x}_0 + \vec{v}_0 t$ , also eine Verschiebung des Ursprungs mit konstanter Geschwindigkeit. Dann folgt

$$\dot{\vec{x}}' = \dot{\vec{x}}(t) + \vec{v}_0 \quad \ddot{\vec{x}}' = \ddot{\vec{x}}(t) + \dot{\vec{v}}_0 = 0.$$

- 3) Skalierung:  $\vec{x}(t) = \alpha \vec{x}(t)$  wobei  $\alpha \in \mathbb{R}^{\neq 0}, \dot{\alpha} = 0$ .

Alle Kombinationen von 1) bis 3) sind möglich. Es erlaubt die Wahl eines passenden Inertialsystems. Zu beachten ist dass die Newton'schen Gesetze nur in einem Inertialsystem gelten.

## 1.2 Newton-Gesetze

Nicht trivial ist die Existenz eines Inertialsystems.

- 1) Ein Körper, auf den keine Kraft wirkt, bewegt sich mit konstanter Geschwindigkeit ( $\vec{a}(t) = 0$ ).
- 2)  $\vec{F} = m \cdot \vec{a}$ . Um diese Gleichung benutzen zu können müssen Masse  $m$  und Kraft  $\vec{F}$  definiert werden. Danach kann sie als Gesetz verwendet werden.
- 3) Actio gleich reactio: Wenn zwei Körper wechselwirken, dann üben sie jeweils den gleich Kraftbetrag aufeinander aus  $\vec{F}_{12} = -\vec{F}_{21}$ .

Verschiedene Kräfte sind zum Beispiel

- 1) Gravitationsgesetz: Beschreibt die Anziehung zwischen Körpern.

$$\vec{F}_{12} = -\gamma \frac{m_1 m_2 (\vec{x}_1 - \vec{x}_2)}{|\vec{x}_1 - \vec{x}_2|^3}.$$

- 2) Hooke'sche Gesetz: Beschreibt eine kleine Deformation eines elastischen Körpers.

$$\vec{F} = -\kappa \vec{x}.$$

- 3) Reibungskraft: Verlangsamt die Bewegung eines Körpers aufgrund der Reibung

- a) Haftreibung (Körper an Körper)

$$|\vec{F}_{HR}| \lesssim \mu_s |\vec{F}_{\perp \text{ ext}}|.$$

- b) Gleitreibung

$$|\vec{F}_{GR}| \lesssim \mu_k |\vec{F}_{\perp \text{ ext}}| \quad \mu_k \leq \mu_s.$$

- c) Körper in einer Flüssigkeit

$$|\vec{F}_R| = -b \vec{v} \text{ für kleine } v \quad b \propto \text{Viskosität M.} \cdot \text{Durchmesser K..}$$

- d) Körper in einem Gas

$$|\vec{F}_R| = -c |\vec{v}| \vec{v} \text{ für } v < \text{Schallgeschw.} \quad c \propto \text{Dichte M.} \cdot \text{Durchmesser K..}$$

### 1.2.1 DGL

Die Kraftgleichungen lassen sich auch als DGL darstellen

$$m\ddot{x} = F(x(t), \dot{x}(t), t).$$

Dies ist eine gewöhnliche DGL zweiter Ordnung und es werden zwei Anfangsbedingungen zum Lösen benötigt (zum Beispiel legt man  $x(t_0), \dot{x}(t_0)$  fest). Mit der Zeit  $t_1 = t_0 + \Delta t$  mit  $\Delta t$  als infinitesimales  $t$  folgt

$$\begin{aligned} x(t_1) &= x(t_0) + \Delta t \cdot v(t_0) \\ v(t_1) &= v(t_0) + \Delta t \cdot a(t_0) \\ a(t_1) &= \frac{F(x(t_1), \dot{x}(t_1), t)}{m} \end{aligned}$$

Man könnte behaupten, dass mit genügend Anfangsbedingungen die Zukunft „vorhersagen“ könne. Dies ist allerdings nicht möglich, da Systeme oftmals chaotisch verlaufen und nur sehr kleine Veränderungen in einem System zu einer falschen „Vorhersage“ führt. Man beachte also, dass  $x(t_0)$  und  $\dot{x}(t_0)$  immer nur mit endlicher Genauigkeit bekannt sein können.

#### $F$ hängt nur von $x$ ab

Für Gleichungen der Form  $m\ddot{x} = m \frac{dv}{dt} = F(x)$  kann mit dem Ansatz **Trennung der Variablen** gelöst werden

$$\frac{dv}{dt} = \frac{\partial v}{\partial x} \frac{\partial x}{\partial t} = v \frac{dv}{dx}.$$

Damit folgt man die Gleichung

$$\begin{aligned} mv \frac{dv}{dx} &= F(x) \\ m \int_{v_0}^v v' dv' &= \int_{x_0}^x F(x') dx' \\ \frac{1}{2} m (v^2(x) - v^2(x_0)) &= \int_{x_0}^x F(x') dx' \end{aligned}$$

Dann ist

$$v(x) = \pm \left[ v^2(x_0) + \underbrace{\frac{2}{m} \int_{x_0}^x F(x') dx'}_{\text{pot. Energie}} \right]^{\frac{1}{2}}.$$

Für die Zeit folgt

$$t - t_0 = \int_{t_0}^t dt' = \pm \int_{x_0}^x \frac{1}{\left[ \frac{2}{m} \int_{x_0}^{x'} F(x'') dx'' + v^2(x_0) \right]^{\frac{1}{2}}} dx'.$$

**$F$  hängt nur von  $v$  ab**

Daraus folgt die Gleichung

$$m \frac{dv}{dt} = F(v)$$

$$m \int_{v_0}^v \frac{1}{F(v')} dv' = \int_{t_0}^t dt' = t - t_0.$$

Löst man dann nach  $v(t)$  auf, folgt

$$x'(t) = x(t_0) + \int_{t_0}^t v(t') dt'.$$

**$F$  hängt nur von  $t$  ab**

Daraus folgt die Gleichung

$$m \frac{dv}{dt} = F(t)$$

$$M[v(t) - v(t_0)] = \int_{t_0}^t F(t') dt'.$$

Damit für

$$x(t) = x(t_0) + v(t_0)(t - t_0) + \frac{1}{m} \int_{t_0}^t dt' \int_{t'_0}^{t'} F(t'') dt''.$$

### 1.3 Beispiel: Angetriebener, gedämpfter harmonischer Oszillator

$x$  ist die Auslenkung aus der Ruhelage. Damit folgt die DGL

$$m\ddot{x} = -kx - b\dot{x} + F \cdot \cos(\omega t)$$

$$\ddot{x} + 2\gamma\dot{x} + \omega_0^2 x = f \cdot \cos(\omega t) \quad (1)$$

wobei  $\gamma = \frac{b}{2m}$ ,  $\omega_0 = \sqrt{\frac{k}{m}}$ ,  $f = \frac{F}{m}$ .  $f$  kann als Beschleunigung verstanden werden. Die allgemeine Lösung der homogenen DGL (also mit  $f = 0$ ) ist

$$x(t) = c \cdot x_0 e^{-i\gamma} e^{\pm \sqrt{\omega_0^2 - \gamma^2} t}.$$

Die Lösung der inhomogenen DGL (also mit  $f e^{i\omega t}$ ,  $f \in \mathbb{R}$ ) und der komplexen Koordinate  $z$ , mit

$$\ddot{z} + 2\gamma\dot{z} + \omega_0^2 z = f e^{i\omega t}. \quad (2)$$

Die Gleichung (1) ist der Realteil der Gleichung (2). Dies funktioniert nur, da (1) linear ist. Es gibt also keine Terme wie  $x^2, \dot{x}^2, \dots$ . Der Ansatz zur Lösung ist dann  $z(t) = \frac{f}{R} e^{i\omega t}$ , wobei

$R$  eine Konstante ist. Dann folgt für die einzelnen Terme

$$\begin{aligned}\dot{z}(t) &= i\omega z(t) \\ \ddot{z}(t) &= -\omega^2 z(t).\end{aligned}$$

Damit folgt

$$\begin{aligned}\frac{f}{R} e^{i\omega t} [-\omega^2 + 2i\omega\gamma + \omega_0^2] &= f e^{i\omega t} \\ R = \omega_0^2 - \omega^2 + 2i\omega\gamma &= r e^{i\theta} \quad r, \theta \in \mathbb{R}\end{aligned}$$

$r$  ist Phasendifferenz zwischen treibender Kraft und Bewegung des Systems. Die Bewegungsgleichung ist also

$$z(t) = \frac{f}{r} e^{i(\omega t - \theta)}$$

mit

$$r = |R| = \left[ (\omega_0^2 - \omega^2)^2 + 4\omega^2\gamma^2 \right]^{\frac{1}{2}} \quad \tan \theta = \frac{\operatorname{Im}(R)}{\operatorname{Re}(R)} = \frac{2\omega\gamma}{\omega_0^2 - \omega^2}.$$

Diese Lösung ist allerdings nicht die allgemeinste Lösung, dazu braucht es noch die Lösung der homogenen DGL. Für festes  $f$  ist die maximale Auslenkung  $\frac{f}{r}$ , wenn  $r^2$  minimiert wird

$$\begin{aligned}\frac{dr^2}{d\omega^2} &= 2(\omega^2 - \omega_0^2) + 4\gamma^2 \stackrel{!}{=} 0 \\ \underbrace{\omega_r^2}_{\text{Resonanz}} &= \omega_0^2 - 2\gamma^2.\end{aligned}$$

Dann folgt

$$r^2(\omega_r) = 4\gamma^2 (\omega_0^2 - \gamma^2).$$

Für schwache Dämpfung und ähnliche Eigenfrequenz ist  $\gamma^2 \ll \omega_0^2 : \omega_r \approx \omega_0$ . Für  $\theta$  gilt dann

$$\tan \theta = \frac{2\omega\gamma}{\omega_0^2 - \omega^2} = \frac{2\omega\gamma}{(\omega_0 + \omega)(\omega_0 - \omega)} \approx \frac{\gamma}{\omega_0 - \omega}.$$

Die maximale Auslenkung liegt bei  $\frac{1}{\gamma}$ . Zu kleine Dämpfungen kann dabei zu einer Resonanzkatastrophe führen.

Die allgemeine Lösung für  $\gamma < \omega$  und einer Dämpfung die eine Resonanzkatastrophe verhindert ist dann

$$x(t) = C e^{-\gamma t} \cos(\Omega t + \alpha) + \frac{f}{\underbrace{\left[ (\omega_0^2 - \omega^2)^2 - 4\gamma^2 \omega^2 \right]^{\frac{1}{2}}}_r} \cos \left[ \omega t - \underbrace{\arctan \frac{2\gamma\omega}{\omega_0^2 - \omega^2}}_{\theta} \right]$$

mit  $\Omega = \sqrt{\omega_0^2 - \gamma^2}$  und  $C, \alpha$  als Integrationskonstanten bzw. Anfangsbedingungen.

Als Zusatzinformation: Eine beliebige periodische externe Kraft kann durch die Fourier-



Zerlegung dargestellt werden

$$\frac{1}{m}F_{\text{ext}}(t) = \sum_{n=1}^{\infty} f_n \cos(n\omega t) + \tilde{f}_n \sin(n\omega t).$$

## 1.4 Konservative Kräfte

Eine Kraft die nur von dem Ort abhängig ist, nennt man **konversativ**. Ein Beispiel für eine konservative Kraft ist das Hooke'sche Gesetz

$$F_H = -kx \quad V_H = \frac{1}{2}kx^2.$$

### 1.4.1 Beispiel: harmonischer, ungedämpfter Oszillator

Für einen harmonischen, ungedämpften Oszillator ist die Bewegungsgleichung

$$x(t) = C \cos(\omega_0 t + \alpha) \quad \omega_0 = \sqrt{\frac{k}{m}}.$$

Die Ableitung ist

$$\dot{x}(t) = -\omega_0 C \sin(\omega_0 t + \alpha) = \frac{1}{2}kC^2 = \text{const.}$$

## 2 Kinetische und potenzielle Energie

### 2.1 Eine Dimension

Zunächst wird sich die Energie in einer Dimension für einen Körper mit konstanter Masse angeschaut

$$m\ddot{x} = m \frac{dv}{dt} = \frac{dmv}{dt} = F(x, v, t).$$

Aus dem Integral über die Kraft

$$\begin{aligned} v \cdot \frac{d}{dt}mv &= v \cdot F(x, v, t) \\ \frac{d}{dt} \frac{1}{2}mv^2 &= v \cdot F(x, v, t) \\ \frac{1}{2}m(v^2(t_2) - v^2(t_1)) &= \int_{t_1}^{t_2} \frac{dx}{dt} F(x, v, t) dt = \int_{x(t_1)}^{x(t_2)} F(x, v, t) dx \end{aligned}$$

ergibt sich dann die kinetische Energie als

$$E_{\text{kin}} = \frac{1}{2}mv^2.$$

Die Änderung der kinetischen Energie ist die geleistete Arbeit

$$W = \int_{x_1}^{x_2} F(x, v(x), t(x)) dx.$$

Im Allgemeinen muss  $x(t)$  bekannt sein um die Arbeit berechnen zu können. Kenntnis von  $x_1 = x(t_1)$  sowie  $x_2 = x(t_2)$  ist nicht ausreichend. Ein wichtiger Spezialfall ist allerdings, wenn  $F$  nur von  $x$  abhängt. Dann definiert man die potenzielle Energie als

$$V(x) = - \int_{x_n}^x F(x') dx'$$

wobei  $x_n$  ein frei wählbarer Bezugspunkt ist mit  $V(x_n) = 0$ . Damit die Gesamtenergie erhalten bleibt, muss gelten

$$E_{\text{tot}} = E_{\text{kin}} + V.$$

Falls  $F$  explizit von  $\dot{x}$  abhängt, verliert das System Energie in Form von Wärme durch Reibung. Hängt  $F$  nur von  $t$  ab, dann ist das System nicht abgeschlossen. Die Gesamtenergie eines Körpers ist also in diesen Fällen nicht erhalten.

### 2.2 Drei Dimensionen

#### Drehung

In drei Dimensionen wird die Bewegung durch Vektoren angegeben. Hier sind Vektoren Größen, die sich wie  $\vec{x}$  verhalten, sich also mit einer Orthogonalmatrix transformieren lassen. In  $n$  Dimensionen hat  $\vec{O} \frac{n(n-1)}{2}$  freie Parameter. Wenn über mehrere Winkel rotiert wird, kann die

Rotation als Produkt von  $\vec{O}$  angesehen werden. Die Zeit  $t$ , sowie die Masse  $m$  sind Skalare, da sich diese bei Rotation um das Bezugssystem nicht ändert. Die Geschwindigkeit, sowie ihre Ableitungen sind Vektoren  $\vec{x}, \dot{\vec{x}}, \ddot{\vec{x}}$ . Das Kreuzprodukt ist nur in drei Dimensionen definiert, als

$$\left(\vec{a} \times \vec{b}\right)_i = \sum_{j,k} \varepsilon_{ijk} a_j b_k.$$

Mit einer Transformation folgt dann

$$\sum_{i'} O_{ii'} \left(\vec{a} \times \vec{b}\right)_{i'}.$$

### Spiegelung

Vektoren die bei einer Spiegelung das Vorzeichen  $\vec{x} \rightarrow -\vec{x}$  ändern, heißen **echte** Vektoren. Wenn  $\vec{a}$  und  $\vec{b}$  echte Vektoren sind, dann ändert sich das Vorzeichen bei dem Kreuzprodukt nicht  $\vec{a} \times \vec{b} \rightarrow (-\vec{a}) \times (-\vec{b}) = \vec{a} \times \vec{b}$ .  $\vec{a} \times \vec{b}$  ist ein **Pseudo-** oder **Axialvektor**.

#### 2.2.1 Konservative Kräfte

Nach dem zweiten Newton-Gesetz gilt

$$\frac{d}{dt} m \vec{v} = \vec{F}(\vec{x}, \vec{v}, t).$$

Das heißt, dass jede Komponente von  $\vec{F}$  von allen Komponenten von  $\vec{x}$  und  $\vec{v}$  abhängen kann. Damit ist die Arbeit

$$\begin{aligned} \vec{v} \cdot \frac{d}{dt} m \vec{v} &= \vec{v} \cdot \vec{F}(\vec{x}, \vec{v}, t) \\ \Leftrightarrow \frac{d}{dt} \frac{1}{2} m \vec{v} \cdot \vec{v} &= \vec{F}(\vec{x}, \vec{v}, t) \cdot \frac{d\vec{x}}{dt} \\ \Leftrightarrow d\left(\frac{1}{2} m \vec{v}^2\right) &= \vec{F}(\vec{x}, \vec{v}, t) \cdot d\vec{x} \\ \Leftrightarrow E_{\text{kin}}(\vec{x}_2) - E_{\text{kin}}(\vec{x}_1) &= \int_{\vec{x}_1}^{\vec{x}_2} \vec{F}(\vec{x}, \vec{v}, t) d\vec{x} \end{aligned}$$

Die mechanische Energie ist nur dann erhalten, wenn die Arbeit unabhängig vom Weg  $\vec{x}(t)$  ist. Alle Bahnen mit  $\vec{x}(t_1) = \vec{x}_1$  und  $\vec{x}(t_2) = \vec{x}_2$  müssen das gleiche Ergebnis liefern. Es kann nur dann die potenzielle Energie definiert werden, falls  $\vec{F}$  nicht explizit von  $\vec{x}$  oder  $t$  abhängt. Das heißt es muss gelten

$$V(\vec{x}) = - \int_{\vec{x}_n}^{\vec{x}} \vec{F}(\vec{x}') d\vec{x}'.$$

Diese Gleichung ist aber nicht automatisch wohldefiniert. Es soll gelten, dass

$$V(\vec{x})_{\text{Weg 1}} - V(\vec{x})_{\text{Weg 2}} \stackrel{!}{=} 0.$$

Das kann man mit Hilfe der infinitesimalen Aufteilung der Wege in zum Beispiel der  $y$ - $z$ -Ebene erreicht werden

$$\begin{aligned}
 &= -[dzF_z(x_N) + dyF_y(x_N, y_N, z_N + dz)] + [dyF_y(x_N, y_N, z_N) + dzF_z(x_N, y_N + dy, z_N)] \\
 &= -dydz \left( \frac{\partial F_y}{\partial z} - \frac{\partial F_z}{\partial y} \right) \\
 &\stackrel{!}{=} 0 \\
 &\Rightarrow \frac{\partial F_z}{\partial y} - \frac{\partial F_y}{\partial z} = 0 \\
 &\Rightarrow \left( \vec{\nabla} \times \vec{F} \right)_x = \text{rot } \vec{F} = 0.
 \end{aligned}$$

Das bedeutet, dass die Rotation in der  $x$ -Ebene gleich null sein muss. Ist sie nicht gleich null, dann gibt es kein konservatives Kraftfeld. Die Kraft kann dann auch allgemeiner als

$$\vec{F}(\vec{x}) = -\vec{\nabla}V(\vec{x}) = -\text{grad } V(\vec{x}).$$

Die folgenden Aussagen sind äquivalent

1. Die totale Energie  $E_{\text{tot}} = \frac{1}{2}m\vec{v}^2 - \int_{\vec{x}_n}^{\vec{x}(t)} \vec{F}(\vec{x}) d\vec{x}'$  ist unabhängig von  $t$ .
2. Es existiert eine potentielle Energie  $V(\vec{x})$ , sodass  $\vec{F}(\vec{x}) = -\vec{\nabla}V(\vec{x})$ .
3. Die Kraft hängt nur von  $\vec{x}$  ab, mit  $\vec{\nabla} \times \vec{F}(\vec{x}) = 0$ .

Es ist zu beachten, dass die kinetische Energie erhalten ist, wenn  $\vec{F}(\vec{x}, \vec{v}, t)$  immer senkrecht zur Bewegungsrichtung ist, also  $\vec{F} = \vec{f}(\vec{x}, \vec{v}, t) \times \vec{v}$ . Denn, man leistet keine Arbeit gegen diese Kraft,  $\vec{F} \cdot \vec{v} = 0$ .  $\vec{F}$  ist nicht durch potentielle Energie darstellbar.

### 2.2.2 Beispiel: Zentralkraft

Ein wichtiges Beispiel für solch eine konservative Kraft ist die Zentralkraft, eine Kraft, bei der das Kraftzentrum im Ursprung des Koordinatensystems liegt, also gilt  $\vec{F}(\vec{x}) = F_c(|\vec{x}|) \cdot \frac{\vec{x}}{|\vec{x}|}$ . Da diese Kraft konservativ ist muss gelten

$$\begin{aligned}
 \vec{\nabla} \times \vec{F}|_x &= \frac{\partial F_z}{\partial y} - \frac{\partial F_y}{\partial z} \\
 &= \frac{\partial}{\partial y} \tilde{F}(|\vec{x}|z) - \frac{\partial}{\partial z} \tilde{F}(|\vec{x}|y) \\
 &= \frac{d\tilde{F}(|\vec{x}|)}{d|\vec{x}|} \cdot \left[ z \frac{\partial |\vec{x}|}{\partial y} - y \frac{\partial |\vec{x}|}{\partial z} \right] \\
 &= \frac{d\tilde{F}(|\vec{x}|)}{d|\vec{x}|} \cdot \left[ z \cdot \frac{y}{|\vec{x}|} - y \frac{z}{|\vec{x}|} \right] \\
 &= 0.
 \end{aligned}$$

Für die Komponenten  $y, z$  gilt dies analog. Also ist  $\vec{\nabla} \times \vec{F} = 0$ . Die potenzielle Energie berechnet sich aus

$$\begin{aligned} dV &= -[F_x dx + F_y dy + F_z dz] \\ &= \frac{F_c(|\vec{x}|)}{|\vec{x}|}(x dx + y dy + z dz) \\ &= -F_c(|\vec{x}|) d|\vec{x}|. \end{aligned}$$

Die Berechnung von  $V(\vec{x}) = v(|\vec{x}|)$  ist also unabhängig vom Weg, da  $F_c$  nur von der skalaren Größe  $|\vec{x}|$  abhängt. Beachte, dass die Rotation unter Verschiebung des Kraftzentrums zu einem beliebigen  $x_0$  invariant ist. Zudem ist die Summe von Zentralkräften auch konservativ.

## 3 Oszillatoren

### 3.1 Gekoppelte, harmonische Oszillatoren

Bei gekoppelten, harmonischen Oszillatoren handelt es sich um die Kopplung von zwei schwingfähigen Systemen, beide mit einer Eigenfrequenz und Amplitude.  $x_1, x_2$  beschreibt die Auslenkung aus der Ruhelage,  $k_1, k_2$  die Federkonstante des jeweiligen Systems und  $\kappa$  ist die Federkonstante der Verbindung. Daraus folgen die beiden Bewegungsgleichungen

$$m\ddot{x}_1 = -kx_1 - \kappa(x_1 - x_2) \quad m\ddot{x}_2 = -kx_2 - \kappa(x_2 - x_1).$$

Diese Gleichungen sind **gekoppelt** und können durch Addition oder Subtraktion **entkoppelt** werden. Beachte, die Kraft auf einen Körper hängt von  $x_1$  und  $x_2$  ab. Die Energie des ersten Körpers ist nicht erhalten. Es kann aber die gesamte potenzielle Energie, die in allen Federn steckt, definiert werden, als

$$V(x_1, x_2) = \frac{1}{2} [kx_1^2 + kx_2^2 + \kappa(x_1 - x_2)^2] \quad F_i = -\frac{\partial V}{\partial x_i},$$

mit  $F_i$  als die Kraft die auf Körper  $i$  wirkt. Die gesamte Energie des Systems bleibt allerdings erhalten. Folgende Gleichungen sind als **Eigenmoden** zu bezeichnen

$$\begin{aligned} m(\ddot{x}_1 + \ddot{x}_2) &= -k(x_1 + x_2) \quad \Rightarrow (x_1 + x_2)(t) = a_+ \cos(\omega_+ t + \alpha_+), \omega_+ = \sqrt{\frac{k}{m}} & (+) \\ m(\ddot{x}_1 - \ddot{x}_2) &= -(k + 2\kappa)(x_1 - x_2) \quad \Rightarrow (x_1 - x_2)(t) = a_- \cos(\omega_- t + \alpha_-), \omega_- = \sqrt{\frac{k + 2\kappa}{m}} & (-) \end{aligned}$$

(+) beschreibt die Schwingung, bei der die mittlere Feder in Ruhelage behalten wird. Die Körper schwingen in Phase,  $x_1 - x_2 = 0$ . (−) beschreibt die Schwingung, bei der die mittlere Feder maximal ausgelenkt ist,  $x_1 + x_2 = 0$ . Das System bleibt generell in Eigen- oder Normalmoden, wenn nur diese angeregt wurden.

Allgemein gilt für die beiden Bewegungsgleichungen

$$\begin{aligned} x_1(t) &= \frac{1}{2} [(x_1 + x_2) + (x_1 - x_2)] \\ &= \frac{1}{2} [a_+ \cos(\omega_+ t + \alpha_+) + a_- \cos(\omega_- t + \alpha_-)] \\ x_2(t) &= \frac{1}{2} [(x_1 + x_2) - (x_1 - x_2)] \\ &= \frac{1}{2} [a_+ \cos(\omega_+ t + \alpha_+) - a_- \cos(\omega_- t + \alpha_-)]. \end{aligned}$$

Die Amplituden  $a_{\pm}$  und Phasen  $\alpha_{\pm}$  gehen aus den Anfangsbedingungen hervor, wie zum Beispiel  $x_1(0) \equiv a \neq 0, x_2(0) = \dot{x}_1(0) = \dot{x}_2(0) = 0$ .

Falls  $\kappa \ll k$  existiert eine **schwache Kopplung**

$$\omega_- = \sqrt{\frac{k+2\kappa}{m}} \approx \sqrt{\frac{k}{m}} \sqrt{1 + \frac{2\kappa}{k}} \approx \omega_+ \left(1 + \frac{\kappa}{k}\right).$$

Daraus folgt

$$\frac{\omega_+ + \omega_-}{2} \approx \omega_+ \quad \frac{\omega_- - \omega_+}{2} \approx \omega_+ \cdot \frac{\kappa}{2k} \ll \omega_+.$$

### 3.2 Allgemeiner Fall: verschiedene Massen und Phasen

Wenn die Massen und Phasen verschieden sind gelten die Differenzialgleichungen

$$\begin{aligned} \ddot{x}_1 + \omega_{1,1}^2 + \omega_{1,2}^2 &= 0 \\ \ddot{x}_2 + \omega_{2,2}^2 + \omega_{1,2}^2 &= 0. \end{aligned}$$

Es gibt zwei Spezialfälle

$$\omega_{1,1}^2 = \omega_{2,2}^2 = \frac{k+\kappa}{m} \quad \omega_{1,2}^2 = -\frac{k}{m}.$$

Der Ansatz für die Lösung der DGL ist  $x_i(t) = c_i e^{i\omega t}$ ,  $c_i \in \mathbb{C}$ . Eine physikalische Lösung muss aber immer Reell sein, deshalb

$$\begin{aligned} (-\omega^2 + \omega_{1,1}^2) c_1 + \omega_{1,2}^2 c_2 &= 0 \\ (-\omega^2 + \omega_{2,2}^2) c_2 + \omega_{1,2}^2 c_1 &= 0, \end{aligned}$$

oder als Matrix

$$\begin{pmatrix} \omega_{1,1}^2 & \omega_{1,2}^2 \\ \omega_{1,2}^2 & \omega_{1,2}^2 - \omega^2 \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} c_1 \\ c_2 \end{pmatrix} = 0.$$

Lineare homogene Gleichungen haben dann nicht triviale Lösungen, wenn die Determinante gleich null ist

$$\omega = \pm \frac{1}{2} (\omega_{1,1}^2 + \omega_{1,2}^2) \pm \sqrt{\omega_{1,1}^2 - \omega_{2,2}^2 + 4\omega_{1,2}^2}.$$

Diese Lösungen sind die Eigenwerte der Matrix, also gilt

$$\begin{pmatrix} \omega_{1,1}^2 & \omega_{1,2}^2 \\ \omega_{1,2}^2 & \omega_{2,2}^2 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} c_1 \\ c_2 \end{pmatrix} = \omega^2 \begin{pmatrix} c_1 \\ c_2 \end{pmatrix}.$$

Die Matrix ist reell-symmetrisch, also sind die Eigenwerte auch reell.

$$\frac{c_{i2}}{c_{i1}} = \frac{\omega_i^2 - \omega_{1,1}^2}{\omega_{1,2}^2} \in \mathbb{R} \quad i = 1, 2.$$

Beachte, wenn  $\vec{c}$  die Gleichung löst, dann auch  $r \cdot \vec{c}$ ,  $r \in \mathbb{C}$ . Diese Gleichung bestimmt das Verhältnis von  $c_1$  zu  $c_2$ , legt also die Richtung der (komplexen) Eigenvektoren fest. Eigenvektoren zu verschiedenen  $\omega^2 = \omega_i^2$  sind orthogonal zueinander. Diese Beschreiben die Schwingung oder Eigenmoden des Systems. Die allgemeine Lösung aus der Superposition von

Eigenmoden ist dann

$$x_1(t) = \Re \left( \sum_{i=1}^2 a_i e^{i\omega_i t} \right) = \Re \left( \sum_{i=1}^2 |a_i| e^{i(\omega_i t + \alpha_i)} \right) \quad c_{1_i} = a_i \in \mathbb{C} = |a_i| e^{i\alpha_i}$$

$$x_2(t) = \Re \left( \sum_{i=1}^2 \frac{\omega_i^2 - \omega_{1,1}^2}{\omega_{1,2}^2} |a_i| e^{i(\omega_i t + \alpha_i)} \right),$$

mit  $|a_i|, \alpha_i$  aus den Anfangsbedingungen. Für  $N$  Körper bekommt man eine  $(N \times N)$ -Matrix mit  $N$ -Eigenwerten; und die Summen gehen bis  $N$ , wobei  $c_{1_i}$  beliebig sind und alle anderen  $c_{j_i}$  mit  $i = 2, \dots, N$  analog bestimmt werden.



## 4 Lagrangeformalismus

Das Ziel des Lagrangeformalismus ist, eine systematische Herleitung der Bewegungsgleichung in verallgemeinerten Koordinaten zu erreichen. Die Lösungen der Bewegungsgleichung sind äquivalent zu denen von Newton und es gilt weiterhin das lineare Superpositionsprinzip.

Für  $N$ -Körper im dreidimensionalen Raum braucht man man mindestens  $3N$ -Koordinaten. Für die Menge der verallgemeinerten Koordinaten definiert man

$$\{q_k\} \text{ mit } \vec{x}_i = \vec{x}_i(q_k, t) \text{ oder } q_k \equiv q_k(\vec{x}_i, t).$$

Beachte,  $q_k$  muss keine Länge sein, oft sind Winkel bequemer. Die Lagrange Gleichungen sind dann später DGL zweiter Ordnung für  $q_k(t)$ .

### 4.1 Eine Dimension

Für die Bewegungsgleichung eines Körpers in einer Dimension gelten folgende Zusammenhänge.

#### Geschwindigkeit

$$q(t) = q[x(t), t].$$

Nach  $x$  aufgelöst und abgeleitet gilt

$$\begin{aligned} x(t) &= x[q(t), t] \\ \dot{x}(t) &= \frac{\partial x}{\partial q} \frac{\partial q}{\partial t} + \frac{\partial x[q, t]}{\partial t} = \frac{\partial x}{\partial q} \dot{q} + \frac{\partial x[q, t]}{\partial t}. \end{aligned}$$

Im Lagrange-Formalismus werden  $q$  und  $\dot{q}$  als unabhängige Variablen behandelt.

#### Linearer Impuls

Ein linearer Impuls kann als

$$p_x = m\dot{x} = \frac{d}{d\dot{x}} \left[ \frac{1}{2} m \dot{x}^2 \right] = \frac{dE_{\text{kin}}}{d\dot{x}}$$

dargestellt werden. Verallgemeinert gilt

$$p_q = \frac{\partial E_{\text{kin}}(q, \dot{q}, t)}{\partial \dot{q}} = \frac{\partial}{\partial \dot{q}} \left[ \frac{1}{2} m \dot{x}(q, \dot{q}, t)^2 \right] = \frac{dE_{\text{kin}}}{d\dot{x}} \frac{\partial \dot{x}}{\partial \dot{q}} = p_x \frac{\partial x}{\partial q}.$$

Für die Ableitung gilt

$$\dot{p}_q = \dot{p}_x \frac{\partial x}{\partial q} + p_x \frac{d}{dt} \left( \frac{\partial x}{\partial q} \right),$$

genauer

$$\begin{aligned}\frac{d}{dt} \frac{\partial x}{\partial q} &= \left( \frac{\partial}{\partial q} \frac{\partial x}{\partial q} \right) \dot{q} + \frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{\partial x}{\partial q} \right) \\ \frac{\partial \dot{x}}{\partial q} &= \frac{\partial}{\partial q} \frac{\partial x}{\partial q} \dot{q} + \frac{\partial}{\partial p} \frac{\partial x}{\partial t} = \frac{d}{dt} \left( \frac{\partial x}{\partial q} \right).\end{aligned}$$

Dann folgt

$$\dot{p}_q = \dot{p}_x \frac{\partial x}{\partial q} + p_x \frac{\partial \dot{x}}{\partial q} = F_x \frac{\partial x}{\partial q} + p_x \frac{\partial \dot{x}}{\partial q} = F_x \frac{\partial x}{\partial q} + \frac{dE_{\text{kin}}}{d\dot{x}} \frac{\partial x}{\partial q} \equiv Q + \frac{\partial E_{\text{kin}}[\dot{x}(q, \dot{q}, t)]}{\partial q},$$

mit

$$Q(q, \dot{q}, t) = F_x(x, \dot{x}, t) \frac{\partial x}{\partial q} = -\frac{dV(x)}{dx} + \tilde{F}_x[x(q, t), \dot{x}(q, \dot{q}, t), t] \frac{\partial x}{\partial q} = -\frac{\partial V(q, t)}{\partial q} + \tilde{Q}$$

als die verallgemeinerte Kraft, wobei  $F_x$  in einen konservativen und restlichen Teil aufgespalten werden kann

$$F_x(x, \dot{x}, t) = -\frac{dV(x)}{dx} + \tilde{F}_x(x, \dot{x}, t).$$

Beachte,  $V(q, t)$  hat eine andere funktionelle Form als  $V(x)$ . Zum Beispiel gilt für  $q = x^2$

$$V(x) = \frac{1}{2}x^2k \quad V(q) = \frac{1}{2}qk.$$

Für  $x = \sqrt{q}$  am Beispiel einer Feder gilt

$$\begin{aligned}\dot{x} = \frac{1}{2\sqrt{x}}\dot{q} \Rightarrow E_{\text{kin}} &= \frac{m}{2}\dot{q}^2 \frac{1}{4q} = \frac{m\dot{q}^2}{8q} & p_q &= \frac{1}{2\sqrt{x}}m\dot{x} = \frac{m\dot{q}}{4q} \\ \frac{d}{dt} \left( \frac{m\dot{q}}{4q} \right) &= \dots = \frac{m\ddot{x}^2}{2x^2} + \frac{m\ddot{x}}{2x} = \frac{m\ddot{x}^2}{2x^2} - \frac{1}{2}k \Rightarrow m\ddot{x} &= -kx\end{aligned}$$

Der verallgemeinerte Impuls ist dann

$$\dot{p}_q = \frac{\partial}{\partial q} (E_{\text{kin}} - V) + \tilde{Q} = \frac{\partial L}{\partial q} + \tilde{Q},$$

beziehungsweise die Lagrange-Funktion

$$L = E_{\text{kin}}(q, \dot{q}, t) - V(q, t).$$

## 4.2 $n$ -Massenpunkte in drei Dimensionen

Die Massenpunkte haben ab jetzt mehr Abhängigkeiten

$$x_k = x_k(q_j, t) \quad q_j = q_j(x_k, t) \quad j, k = 1, \dots, n.$$

Beachte, dass jedes  $x_k(q_j)$  von allen  $q_j(x_k)$  abhängen kann.

**Impuls**

Für den Impuls gilt dann

$$\begin{aligned}(P_x)_k &= \frac{\partial E_{\text{kin}}(\dot{x}_j)}{\partial \dot{x}_k} \\ (P_q)_j &= \frac{\partial E_{\text{kin}}(\dot{x}_j)}{\partial \dot{q}_j} = \frac{\partial E_{\text{kin}}}{\partial \dot{x}_k} \frac{\partial \dot{x}_k}{\partial \dot{q}_j} = (P_x)_k \frac{\partial \dot{x}_k}{\partial \dot{q}_j}\end{aligned}$$

Daraus folgt

$$\begin{aligned}(\dot{P}_q)_j &= (\dot{P}_x)_k \frac{\partial x_k}{\partial q_j} + \frac{\partial \dot{x}_k}{\partial q_j} (P_x)_k \\ &= \left( -\frac{\partial V(x)}{\partial x_k} + \tilde{F}_k \right) \frac{\partial x_k}{\partial q_j} + \frac{\partial E_{\text{kin}}}{\partial \dot{x}_k} \frac{\partial \dot{x}_k}{\partial q_j} \\ &= -\frac{\partial V(x_j(q, t))}{\partial q_j} + \frac{\partial E_{\text{kin}}(\dot{x}_j(q, \dot{q}_j, t))}{\partial q_j} + \tilde{F}_k(q, \dot{q}, t) \frac{\partial x_k(q, t)}{\partial q_j} \\ &= \frac{\partial L(q, \dot{q}, t)}{\partial q_j} + \tilde{Q}_j.\end{aligned}$$

Mit der Lagrange-Funktion

$$L(q_j, \dot{q}_j, t) = E_{\text{kin}}(q_j, \dot{q}_j, t) - V(q, t).$$

und der verallgemeinerten Kraft

$$\tilde{Q}_j(q_i, \dot{q}_i, t) = \tilde{F}_k(x_l, \dot{x}_l, t) \frac{\partial x_k(q, t)}{\partial q_j}.$$

Dann folgt

$$\frac{\partial L}{\partial \dot{q}_j} = \frac{\partial E}{\partial \dot{q}_j} = (P_q)_j.$$

**Die Bewegungsgleichung des Lagrange-Formalismus ist**

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_j} \right) - \frac{\partial L}{\partial q_j} = \tilde{Q}_j \forall j.$$

**4.2.1 Beispiel: Teilchen in der Ebene mit Zentralpotential  $V(r)$** 

Hier werden Polarkoordinaten hilfreich

$$x = r \cos \varphi$$

$$y = r \sin \varphi.$$

Die kinetische Energie ist

$$E_{\text{kin}} = \frac{1}{2} m \dot{\vec{x}}^2 = \frac{1}{2} m (\dot{r}^2 + r^2 \dot{\varphi}^2).$$

Der selbe Ausdruck in verallgemeinerten Koordinaten, mit

$$q_1 = r$$

$$q_2 = \varphi,$$

ist

$$E_{\text{kin}} = \frac{1}{2}m(\dot{q}_1^2 + q_1^2\dot{q}_2^2) \quad V = q_1.$$

Nimm an  $\tilde{Q}_i = 0, i = 1, 2$ ,

$$\frac{\partial L}{\partial \dot{q}_1} = m\dot{q} \quad \frac{\partial L}{\partial q_1} = mq_1\dot{q}_2^2 - V^{(1)}(q_1).$$

Die benötigten Terme sind

$$\begin{aligned} \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_2} &= m\ddot{q}_1 = mq_1\dot{q}_2^2 - V(q_1) \Rightarrow m\ddot{r} - mr\dot{\varphi}^2 = -\frac{dV}{dr} = F_r \\ \frac{\partial L}{\partial q_2} &= 0. \end{aligned}$$

Die erhaltenen Größen sind

$$\begin{aligned} \frac{d}{dt}(mq_1^2\dot{q}_2) &= 0 \\ 2m\dot{r}r\dot{\varphi} + mr^2\ddot{\varphi} &= 0. \end{aligned}$$

Beachte, das  $mq_1^2\dot{q}_2 = mr^2\dot{\varphi}$  erhalten (also konstant) ist. Grund dafür ist, dass  $\frac{\partial L_D}{\partial \varphi} = 0$  ist, wobei  $L_D$  der Drehimpuls ist. Ganz allgemein kann also gesagt werden, wenn  $\frac{\partial L}{\partial q_j} = \tilde{Q}_j = 0$ , dann ist  $\frac{\partial L}{\partial \dot{q}_j}$  eine Erhaltungsgröße. Es können auch gewissen geschwindigkeitsabhängige Kräfte durch ein verallgemeinertes Potential beschrieben werden, wenn die verallgemeinerte Kraft als  $Q_j = -\frac{\partial U(q_j, \dot{q}_j, t)}{\partial q_j} + \frac{d}{dt}\left(\frac{\partial U(q_j, \dot{q}_j, t)}{\partial \dot{q}_j}\right)$  geschrieben werden kann. Setzt man für  $Q_j$  ein folgt

$$\begin{aligned} \frac{d}{dt}\left(\frac{\partial E_{\text{kin}}}{\partial \dot{q}_j}\right) &= -\frac{\partial U(q_j, \dot{q}_j)}{\partial q_j} + \frac{d}{dt}\left(\frac{\partial U(q_j, \dot{q}_j)}{\partial \dot{q}_j}\right) + \frac{\partial E_{\text{kin}}}{\partial q_j} \\ \frac{d}{dt}\left(\frac{\partial E_{\text{kin}} - U}{\partial \dot{q}_j}\right) &= \frac{\partial E_{\text{kin}} - U}{\partial \dot{q}_j} \quad |L = E_{\text{kin}}(q, \dot{q}, t) - U(q, \dot{q}, t) \\ \frac{d}{dt}\left(\frac{\partial L}{\partial \dot{q}_j}\right) - \frac{\partial L}{\partial q_j} &= 0. \end{aligned}$$

Damit kann man die magnetische Lorentz-Kraft auf eine bewegte Ladung beschreiben.

Man kann eine totale Ableitung bezüglich der Zeit zu  $L$  addieren, ohne dass sich die Bewegungsgleichung ändert

$$L(q, \dot{q}, t) \text{ und } \tilde{L}(q, \dot{q}, t) = L(q, \dot{q}, t) + \frac{dF(q, t)}{dt},$$

mit

$$\frac{dF(q, t)}{dt} = \frac{\partial F}{\partial q_k}\dot{q}_k + \frac{\partial F}{\partial t} \quad \frac{\partial \tilde{L}}{\partial \dot{q}_j} = \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_j} + \frac{\partial F}{\partial q_j}.$$

Dann folgt für die totale Ableitung

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial \tilde{L}}{\partial \dot{q}_j} \right) = \frac{d}{dt} \left( \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_j} \right) + \frac{\partial}{\partial q_k} \left( \frac{\partial F}{\partial q_j} \right) \dot{q}_k + \left( \frac{\partial}{\partial t} \right) \left( \frac{\partial F}{\partial q_j} \right) t$$

und die partielle Ableitung

$$\frac{\partial \tilde{L}}{\partial q_j} = \frac{\partial L}{\partial q_j} + \left( \frac{\partial}{\partial q_j} \left( \frac{\partial F}{\partial q_k} \right) \right) \dot{q}_k + \frac{\partial}{\partial q_j} \left( \frac{\partial F}{\partial t} \right).$$

Insgesamt gilt also

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial \tilde{L}}{\partial \dot{q}_j} \right) - \frac{\partial \tilde{L}}{\partial q_j} = \dots = \frac{d}{dt} \left( \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_j} \right) - \frac{\partial L}{\partial q_j}.$$

## 4.3 Zwangsbedingungen

Zwangsbedingungen schränken die Bewegung ein. Sie ersetzen gewisse Kräfte durch ihre Effekte.

### 4.3.1 Holonome

Diese haben in kartesischen Koordinaten die Form

$$f_j(x_k, t) = 0 \quad j = 1, \dots$$

Zum Beispiel hat ein Pendel die Zwangsbedingung der Länge des Fadens

$$(x - x_0)^2 + (y - y_0)^2 = l^2 \quad f_1 = (x - x_0)^2 + (y - y_0)^2 - l^2 = 0.$$

Holonome Zwangsbedingungen können sehr einfach im Lagrange-Formalismus beschrieben werden. Man wählt deshalb Koordinaten,  $\tilde{q}_j = f_j(x, t) = 0, j = 1, \dots, c$ , die bereits diese Zwangsbedingungen erfüllen. Die übrigen  $3n - c$  müssen unabhängig von diesen Bedingungen gewählt werden. Die Lagrange-Methode ist allerdings nicht geeignet für die Behandlung für nicht-holonome Zwangsbedingungen. Es können entsprechende Zwangskräfte aus Lagrange-Gleichungen berechnet werden

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial L}{\partial \dot{\tilde{q}}_j} \right) - \frac{\partial L}{\partial \tilde{q}_j} = \tilde{Q}_{c,j} = -\frac{\partial L}{\partial \tilde{q}_j} \quad | \text{ da } \tilde{q}_j = 0.$$

Diese sind nützlich, um zu prüfen ob das System stabil genug ist.

### 4.3.2 Beispiel: Pendel an oszillirender Aufhängung

$x_A(t), y_A(t)$  sind gegeben. Es gilt

$$x = l \sin \varphi$$

$$y = l \cos \varphi.$$

Die Bewegungsgleichungen beschreiben die Bewegung des MP am Ende des Fadens relativ zur Aufhängung

$$X(t) = x_A(t) + x(t)$$

$$Y(t) = y_A(t) + y(t).$$

Die kinetische und potenzielle Energie sind

$$\begin{aligned} E_{\text{kin}} &= \frac{1}{2} m (\dot{X}^2 + \dot{Y}^2) \\ &= \frac{1}{2} m [(\dot{x} + \dot{x}_A)^2 + (\dot{y} + \dot{y}_A)^2] \\ &= \frac{1}{2} m [(l\dot{\varphi} \cos \varphi + \dot{x}_A)^2 + (\dot{y}_A - l\dot{\varphi} \sin \varphi)^2] \\ V &= -mgY \\ &= -mg(y_A + l \cos \varphi). \end{aligned}$$

Dann folgt für die Lagrange-Funktion

$$L = \frac{1}{2} m [(l\dot{\varphi} \cos \varphi + \dot{x}_A)^2 + (\dot{y}_A - l\dot{\varphi} \sin \varphi)^2] + mg(y_A + l \cos \varphi)$$

und die Lagrange-Gleichung

$$\begin{aligned} \frac{\partial L}{\partial \dot{\varphi}} &= \frac{1}{2} m [2(l\dot{\varphi} \cos \varphi + \dot{x}_A) l \cos \varphi + 2(l\dot{\varphi} \sin \varphi - \dot{y}_A) l \sin \varphi] \\ &= ml^2 \dot{\varphi} (\cos^2 \varphi + \sin^2 \varphi) + ml (\cos \varphi \dot{x}_A - \sin \varphi \dot{y}_A) \\ &= ml^2 \dot{\varphi} + ml (\cos \varphi \dot{x}_A - \sin \varphi \dot{y}_A) \\ \frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{\varphi}} &= ml^2 \ddot{\varphi} - ml \dot{\varphi} (\sin \varphi \dot{x}_A + \cos \varphi \dot{y}_A) + ml (\cos \varphi \ddot{x}_A - \sin \varphi \ddot{y}_A) \\ \frac{\partial L}{\partial \varphi} &= \frac{1}{2} m [2(l\dot{\varphi} \cos \varphi + \dot{x}_A) (-\sin \varphi) l \dot{\varphi} + 2(l\dot{\varphi} \sin \varphi - \dot{y}_A) l \cos \varphi] - mgl \sin \varphi \\ &= -ml \dot{\varphi} (\sin \varphi \dot{x}_A + \cos \varphi \dot{y}_A) - mgl \sin \varphi. \end{aligned}$$

Dann ist die Bewegungsgleichung

$$ml^2 \ddot{\varphi} = -mgl \sin \varphi + ml (\sin \varphi \ddot{y}_A - \cos \varphi \ddot{x}_A).$$

Beachte, die Gleichung hängt nur von den zweiten Ableitungen  $\ddot{x}_A, \ddot{y}_A$  ab, da die gleichförmige Bewegung der Aufhängung keinen Einfluss auf das Pendel hat.  $\varphi(t)$  entspricht einer

Gallileitransformation.

## 5 Hamiltonformalismus

### 5.1 Wirkung

Das **Hamilton–Prinzip** ermöglicht es die Lagrange–Gleichung für den Fall, dass alle Kräfte durch (verallgemeinerte) Potenziale beschrieben werden können, neu herzuleiten. Damit dies funktioniert führt man die Größe – Wirkung  $S$  – ein

$$S = \int_{t_1}^{t_2} L(q_i(t), \dot{q}_i(t), t) dt.$$

$S$  nennt man mathematisch ein Funktional.

Das Hamiltonsche Prinzip selbst besagt: Die physikalische Lösung  $q_i(t)$  entspricht einem stationären Punkt der Wirkung  $S$ , für feste Zeiten  $t_1$  und  $t_2$  und feste  $q_i(t_1)$  und  $q_i(t_2)$ .

Um zu prüfen ob die Wirkung stationär ist, betrachtet man eine Variation der Bahnen

$$q_i(t) \rightarrow q_i(t) + \delta q_i(t) \quad \delta q_i(t_1) = \delta q_i(t_2) = 0 \quad \forall i \quad \delta \ll 1 \quad \forall t.$$

Die Variation der Wirkung ist

$$\delta S = \int_{t_1}^{t_2} L(q_i(t) + \delta q_i(t), \dot{q}_i(t) + \delta \dot{q}_i(t), t) dt - \int_{t_1}^{t_2} L(q_i(t), \dot{q}_i(t), t) dt \equiv \int_{t_1}^{t_2} \delta L dt.$$

Die Variation des Funktional  $\delta L$  kann formell wie ein totales Differential behandelt werden

$$\begin{aligned} \delta L &= \sum_i \left( \frac{\partial L}{\partial q_i(t)} \delta q_i(t) + \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_i(t)} \delta \dot{q}_i(t) \right) \\ \delta \dot{q}_i(t) &= \frac{d\delta q_i(t)}{dt}. \end{aligned}$$

Dann folgt für die Variation der Wirkung

$$\begin{aligned} \delta S &= \int_{t_1}^{t_2} \left[ \frac{\partial L}{\partial q_i(t)} \delta q_i(t) + \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_i(t)} \left( \frac{d\delta q_i(t)}{dt} \right) \right] dt \\ &= \int_{t_1}^{t_2} \left[ \frac{\partial L}{\partial q_i(t)} \delta q_i(t) - \left( \frac{d}{dt} \left( \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_i(t)} \right) \right) \delta q_i(t) \right] dt + \underbrace{\frac{\partial L}{\partial \dot{q}_i(t)} \delta q_i(t)}_{=0} \Big|_{t_1}^{t_2} \\ &= \int_{t_1}^{t_2} \left[ \frac{\partial L}{\partial q_i(t)} - \frac{d}{dt} \left( \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_i(t)} \right) \right] \delta q_i(t) dt \\ &\stackrel{!}{=} 0. \end{aligned}$$

Dies muss für beliebige infinitesimale  $\delta q_i(t)$  gelten. Im Integranden verschwindet dann

$$\frac{\partial L}{\partial q_i(t)} - \frac{d}{dt} \left( \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_i(t)} \right) = 0.$$



Das Hamilton-Prinzip zeigt, dass die Lagrange-Gleichung forminvariant ist. Betrachte die Transformation

$$q_i \rightarrow \bar{q}_i(q_k, t) \quad q_i \equiv q_i(\bar{q}_k, t).$$

Das heißt

$$\begin{aligned} S &= \int_{t_1}^{t_2} L(q_i, \dot{q}_i, t) dt = \int_{t_1}^{t_2} L(q_i(\bar{q}_k, t), \dot{q}_i(\bar{q}_k, t), t) dt \\ &= \int_{t_1}^{t_2} \bar{L}(\bar{q}_k, \dot{\bar{q}}_k, t) dt. \end{aligned}$$

$\bar{L}$  hat eine andere funktionale Form als  $L$ ; nach dem Hamilton-Prinzip

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial \bar{L}}{\partial \dot{\bar{q}}_k} \right) - \frac{\partial \bar{L}}{\partial \bar{q}_k} = 0 \quad \forall k.$$

Es lässt sich nun die Newtonsche Kraftgleichung in kartesischen Koordinaten herleiten

$$\begin{aligned} L(x, \dot{x}, t) &= E_{\text{kin}}(\dot{x}_i) - U(x_i, \dot{x}_i) \\ \frac{d}{dt} \left[ \frac{\partial}{\partial \dot{x}_j} \frac{1}{2} \sum_k m_k \dot{x}_k^2 - \frac{\partial U}{\partial \dot{x}_j} \right] &= - \frac{\partial U}{\partial x_j} \\ \underbrace{m_j \ddot{x}_j}_{\text{keine Summe}} &= - \frac{\partial U}{\partial x_j} + \frac{d}{dt} \frac{\partial U(x_j, \dot{x}_j)}{\partial \dot{x}_j} \\ m_j \ddot{x}_j &= F_j. \end{aligned}$$

In der makroskopischen Mechanik ist das Hamilton-Prinzip weniger allgemein als Newtons Gleichungen. Es funktioniert nur, wenn alle Kräfte als verallgemeinerte Potentiale darstellbar sind. Zudem müssen alle Zwangsbedingungen holonom sein.

Aber, eine Verallgemeinerung des Hamilton-Prinzip funktioniert in Feldtheorien und alle fundamentalen Kräfte sind darstellbar. In der modernen Physik ist oft das Hamilton-Prinzip der Startpunkt, indem man eine Wirkung postuliert.

## 5.2 Hamilton-Funktion und Hamilton-Gleichung

Bislang wurde Bewegung als Bahn  $q_i(t)$  im Konfigurationsraum, durch  $q_i$  aufgespannt, beschrieben.  $\dot{q}_i$  sind in der Lagrange-Funktion formal unabhängige Variablen, aber  $\dot{q}_i(t) = \frac{dq_i(t)}{dt}$ . In der Euler-Lagrange-Gleichung sind  $n = D \cdot N - C$  Differentialgleichungen zweiter Ordnung zu lösen.  $D$  ist hier die Raumdimension,  $N$  die Anzahl an Teilchen und  $C$  die Anzahl holonomer Zwangsbedingungen. In der Hamilton-Gleichung sind es  $2n$  Differentialgleichungen erster Ordnung. Zu jeder verallgemeinerten Koordinate  $q_i$  gibt es einen **kanonisch konjugierten** verallgemeinerten Impuls

$$p_i \equiv \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_i}.$$

Beachte, im Allgemeinen ist  $p_i \neq p_{q_i}$ , falls  $\frac{\partial U(x_k, \dot{x}_k)}{\partial \dot{x}_j} \neq 0$ . Dieser Impuls spielt auch in der Quantenmechanik eine wichtige Rolle.

Die **Hamilton-Funktion**  $H(q_i, p_i, t)$  aus der **Legendre-Transformation** von  $L(q_i, \dot{q}_i, t)$  zu  $H$ , ist definiert als

$$H(q_i, p_i, t) = \sum_k p_k \dot{q}_k - L(q_i, \dot{q}_i, t).$$

Das totale Differential ist

$$\begin{aligned} dH &= \sum_i \left( \frac{\partial H}{\partial q_i} dq_i + \frac{\partial H}{\partial p_i} dp_i \right) + \frac{\partial H}{\partial t} dt \\ &= \sum_i \left( -\frac{\partial L}{\partial q_i} dq_i - \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_i} d\dot{q}_i \right) - \frac{\partial L}{\partial t} dt + \sum_i (\dot{q}_i dp_i + p_i d\dot{q}_i) \\ &= \sum_i \left( -\frac{\partial L}{\partial q_i} dq_i \right) - \frac{\partial L}{\partial t} dt + \sum_i (\dot{q}_i dp_i). \end{aligned}$$

Die Terme um  $d\dot{q}_i$  fallen automatisch weg. Vergleicht man nun die Koeffizienten

$$\begin{aligned} dp_i - \text{Terme} : \frac{\partial H}{\partial p_i} &= \dot{q}_i \\ dq_i - \text{Terme} : \frac{\partial H}{\partial q_i} &= -\frac{\partial L}{\partial q_i} = -\frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_i} + \tilde{Q}_i = -\dot{p}_i + \tilde{Q}_i \\ dt - \text{Terme} : \frac{\partial H}{\partial t} &= -\frac{\partial L}{\partial t}. \end{aligned}$$

### 5.3 Allgemeiner Algorithmus zur Berechnung von $H$

Ein allgemeiner Algorithmus zur Berechnung der Hamilton-Funktion.

1. Berechne  $L(q_i, \dot{q}_i, t) = E_{\text{kin}} - U$ .
2. Berechne den kanonisch konjugierten Impuls  $p_i = \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_i}$ .
3. Schreibe die Hamilton-Funktion als  $H(q_i, \dot{q}_i, p_i, t) = \sum_k p_k \dot{q}_k - L(q_i, \dot{q}_i, t)$ .
4. Invertiere die Gleichung aus 2.:  $\dot{q}_i \equiv \dot{q}_i(q_k, p_k, t)$ .
5. Setze das Ergebnis von 4. in 3. ein.

Falls  $U(q_i, \dot{q}_i, t) = V(q, t)$  die normale potentielle Energie ist, dann ist der kanonisch konjugierte Impuls identisch mit dem allgemeinen Impuls. Dann gilt für die kinetische Energie

$$\begin{aligned} E_{\text{kin}} &= \sum_i \frac{1}{2} m_i \dot{x}_i^2 = \sum_i \frac{1}{2} p_{x_i} \dot{x}_i = \frac{1}{2} p_{x_i} \left( \sum_k \frac{\partial x_i}{\partial q_k} \dot{q}_k + \frac{\partial x_i(q_j, t)}{\partial t} \right) \\ &= \frac{1}{2} \sum_k p_{q_k} \dot{q}_k + \frac{1}{2} p_{x_i} \frac{\partial x_i}{\partial t}. \end{aligned}$$

Daraus folgt

$$\begin{aligned} p_{q_k} \dot{q}_k &= 2E_{\text{kin}} - p_{x_i} \frac{\partial x_i}{\partial t} \Rightarrow H = 2E_{\text{kin}} - p_{x_i} \frac{\partial x_i}{\partial t} - (E_{\text{kin}} - V) \\ &= E_{\text{kin}} + V - p_{x_i} \frac{\partial x_i(q_k, t)}{\partial t}. \end{aligned}$$

$H$  ist dann die totale Energie,  $H = E_{\text{kin}} + V = E_{\text{tot}}$ , falls keine explizite Zeitabhängigkeit in der Definition von  $q_i(x_k)$  vorkommt; falls  $U(x_i, \dot{x}_i, t) = V(x, t)$ .

Falls  $L$  bilinear in den  $\dot{q}_i$  ist, dann gilt

$$L(q_k, \dot{q}_k, t) = L_0(q_k, t) + \sum_i \dot{q}_i a_i(q_k, t) + \sum_{i,j} \frac{1}{2} \dot{q}_i \dot{q}_j T_{ij}(q_k, t).$$

Man führt  $n \times 1$ -Matrizen  $\vec{a}, \vec{q}$  in einen  $n$ -dimensionalen Konfigurationsraum ein. Analog ist die Matrix  $\overleftarrow{T}^T = \overleftarrow{T}$ . Mit diesen Größen kann dann die bilineare Lagrange-Funktion geschrieben werden

$$L = L_0 + \underbrace{\dot{\vec{q}}^T \vec{a}}_{\text{Skalar}} + \frac{1}{2} \dot{\vec{q}}^T \overleftarrow{T} \dot{\vec{q}}.$$

Für den kanonisch konjugierten Impuls gilt dann

$$p_j = \sum_i a_i + \sum_{i,j} T_{ij} \dot{q}_i \Rightarrow \vec{p} = \vec{a} + \overleftarrow{T} \dot{\vec{q}};$$

und für  $\overleftarrow{T} \dot{\vec{q}}$  gilt

$$\overleftarrow{T} \dot{\vec{q}} = \vec{p} - \vec{a} \Rightarrow \dot{\vec{q}} = \overleftarrow{T}^{-1} (\vec{p} - \vec{a}) \Rightarrow \dot{\vec{q}}^T = (\vec{q}^T - \vec{a}^T) \overleftarrow{T}^{-1T} = (\vec{q}^T - \vec{a}^T) \overleftarrow{T}^{-1}.$$

Die Hamilton-Funktion ist dann

$$\begin{aligned} H &= \dot{\vec{q}}^T \vec{p} - L \\ &= (\vec{q}^T - \vec{a}^T) \overleftarrow{T}^{-1} \vec{p} - L_0 - (\vec{p}^T - \vec{a}^T) \overleftarrow{T}^{-1} \vec{a} - \frac{1}{2} (\vec{p}^T - \vec{a}^T) \overleftarrow{T}^{-1} \overleftarrow{T} \overleftarrow{T}^{-1} (\vec{p} - \vec{a}) \\ &= \frac{1}{2} (\vec{p}^T - \vec{a}^T) \overleftarrow{T}^{-1} (\vec{p} - \vec{a}) - L_0. \end{aligned}$$

### Erhaltungsgröße der Hamilton-Funktion

Um zu berechnen wann die Hamilton-Funktion erhalten bleibt, muss die totale Ableitung

berechnet werden

$$\begin{aligned}\frac{dH(q_i, p_i, t)}{dt} &= \sum_i \frac{\partial H}{\partial q_i} \dot{q}_i + \sum_i \frac{\partial H_i}{\partial p_i} \dot{p}_i + \frac{\partial H}{\partial t} \\ &= \sum_i \left( -\dot{p}_i + \tilde{Q}_i \right) \dot{q}_i + \sum_i \dot{q}_i \dot{p}_i + \frac{\partial H}{\partial t} \\ &= \sum_i \tilde{Q}_i \dot{q}_i + \frac{\partial H}{\partial t}.\end{aligned}$$

$H$  ist also dann erhalten, wenn alle Kräfte durch ein verallgemeinerstes Potential darstellbar sind ( $\tilde{Q}_i = 0$ ) und es keine explizite Abhängigkeit von der Zeit ( $\frac{\partial H}{\partial t}$ ) gibt.

Beachte,  $H$  kann konstant sein, aber  $H \neq E_{\text{tot}}$ , wenn zum Beispiel  $U(q_i, \dot{q}_i)$ ; oder die Gesamtenergie kann konstant sein, aber  $E_{\text{tot}} \neq H$ , wenn zum Beispiel eine explizite Zeitabhängigkeit  $q_i(x_j, t)$  vorliegt; oder  $H = E_{\text{tot}}$ , aber nicht konstant.

Unter Koordinatentransformation kann  $L$  seine funktionale Form ändern, aber der numerische Wert an einem festen physikalischen Punkt oder Zeitpunkt von  $L$  verändert sich nicht.

Für explizite zeitliche Transformation kann  $H$  allerdings seinen numerischen Wert ändern.

Falls  $U(q_i, \dot{q}_i, t) = V(q_i, t) + U'(q_i, \dot{q}_i, t)$ , in kartesischen Koordinaten

$$\begin{aligned}L &= \sum_i \frac{1}{2} m_i \dot{x}_i^2 - U \\ &= \sum_i \frac{1}{2} m_i \dot{x}_i^2 - V(x_k, t) - U'(x_k, \dot{x}_k, t).\end{aligned}$$

Daraus lässt sich der kanonisch konjugierte Impuls herleiten

$$p_i^{(x)} = m_i \dot{x}_i - \frac{\partial U'}{\partial \dot{x}_i}.$$

Das heißt, der kanonisch konjugierte Impuls ist nicht der lineare Impuls. Formt man nach  $\dot{x}_i$  um und setzt ein, folgt

$$E_{\text{kin}} = \frac{1}{2} \sum_i \dot{x}_i \left( p_i^{(x)} + \frac{\partial U'}{\partial \dot{x}_i} \right).$$

In verallgemeinerten Koordinaten für die kinetische Energie

$$E_{\text{kin}} = \frac{1}{2} \sum_{i,k} \underbrace{\left( \frac{\partial x_i}{\partial q_k} \dot{q}_k + \frac{\partial x_i}{\partial t} \right)}_{\dot{x}_i} \left( p_i^{(x)} + \frac{\partial U'}{\partial \dot{x}_i} \right);$$

für den Impuls

$$\begin{aligned}
 P_k^{(q)} &= \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_k} \\
 &= \sum_i m_i \dot{x}_i \frac{\partial \dot{x}_i}{\partial \dot{q}_k} - \frac{\partial U'}{\partial \dot{q}_k} \\
 &= \sum_i \left( p_i^{(x)} + \frac{\partial U'}{\partial \dot{x}_i} \right) \frac{\partial \dot{x}_i}{\partial \dot{q}_k} - \frac{\partial U'}{\partial \dot{q}_k} \\
 &= \sum_i p_i^{(x)} \frac{\partial x_i}{\partial q_k}.
 \end{aligned}$$

Der kanonisch konjugierte Impuls verhält sich also genau so wie der verallgemeinerte Impuls

$$\begin{aligned}
 \text{verallg. Impuls : } p_{q_j} &= \frac{\partial E_{\text{kin}}}{\partial \dot{q}_j} \\
 \text{kanonisch konj. Impuls : } p_j^{(q)} &= \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_j}.
 \end{aligned}$$

Die kinetische Energie für die Hamilton-Funktion ist dann

$$E_{\text{kin}} = \frac{1}{2} \sum_k \left[ p_k^{(q)} \dot{q}_k + \frac{\partial x_k}{\partial t} \left( p_k^{(x)} + \frac{\partial U'}{\partial \dot{x}_k} \right) + \frac{1}{2} \frac{\partial U'}{\partial \dot{q}_k} \dot{q}_k \right].$$

Somit

$$\begin{aligned}
 H &= \sum_k p_k^{(q)} \dot{q}_k - L \\
 &= 2E_{\text{kin}} - \sum_k \frac{\partial x_k}{\partial t} \left( p_k^{(x)} + \frac{\partial U'}{\partial \dot{x}_k} \right) - \frac{\partial U'}{\partial \dot{x}_k} \dot{q}_k - E_{\text{kin}} + V + U' \\
 &= \underbrace{E_{\text{kin}} + V}_{\text{als Fkt. der } p_k^{(q)}} + \underbrace{U' - \sum_k \dot{q}_k \frac{\partial U'}{\partial \dot{q}_k}}_{=0, \text{ falls } U' \text{ lin. Fkt. der } \dot{q}_k} - \sum_k \frac{\partial x_k}{\partial t} \left( p_i^{(x)} + \frac{\partial U'}{\partial \dot{x}_i} \right).
 \end{aligned}$$

Die  $q_i, p_i$  sind formal völlig äquivalent. Der Vorteil der Hamilton'schen Methode in der klassischen Mechanik ist die Behandlung zyklischer Variablen  $q_k^c$  mit  $\tilde{Q}_k = \frac{\partial L}{\partial q_k^c} = 0$ , aber  $\dot{q}_k^c \neq 0$ , also in der Regel  $\frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_k^c} = 0$ .  $\dot{p}_k^c = 0$  ist der kanonisch konjugierte Impuls, welcher zu zyklischen Variablen erhalten ist.

Für fundamentale Wechselwirkungen in abgeschlossenen Systemen ist oft  $H = E_{\text{tot}} = \text{const.}$ . Dies hat eine direkte physikalische Bedeutung welche eine fundamentale Rolle in der QM und statistischen Mechanik eine Rolle spielt. In der Relativitätstheorie und QFT wird die Hamilton-Funktion allerdings weniger als die Lagrange-Funktion benutzt.

### Einige formale Ergebnisse

$\{q_i\}$  ist der Konfigurationsraum und  $\{p_i\}$  ist der Impulsraum.  $\{q_i(t_0)\}$  reichen nicht aus um  $\{q_i(t)\} \forall t$  zu berechnen. Analog für  $\{p_i(t_0)\}$ . Man definiert also einen  $2n$ -dimensionalen Phasenraum  $\{q_i, p_i\}$ .  $\{q_i(t_0), p_i(t_0)\}$  reichen dann aus, um  $\{q_i(t), p_i(t)\} \forall t$  zu berechnen.

Gegeben ist zudem, dass sich Trajektorien in einem Phasenraum nicht überschneiden.

## 5.4 Satz von Liouville

In einem  $2d$ -dimensionalen Phasenraum gilt für  $N \gg 1$  Teilchen mit der Dichte  $\tilde{f}$  im Phasenraum

$$\begin{aligned}\vec{q}_i &\in \left[ \vec{q}_0 - \frac{1}{2}d\vec{q}, \vec{q}_0 + \frac{1}{2}d\vec{q} \right] \\ \vec{p}_i &\in \left[ \vec{p}_0 - \frac{1}{2}d\vec{p}, \vec{p}_0 + \frac{1}{2}d\vec{p} \right],\end{aligned}$$

dass dies äquivalent ist zu

$$\tilde{f}(\vec{q}, \vec{p}) d^d q d^d p.$$

Das Theorem von Liouville besagt, dass  $\frac{d\tilde{f}}{dt} = 0$ , falls alle externen Kräfte durch ein verallgemeinertes Potential darstellbar und die Kräfte zwischen den Teilchen vernachlässigbar sind. Dieses Theorem gilt für alle durch den Hamilton-Formalismus beschriebene Systeme.

## 5.5 Virialsatz

Betrachte das Virial

$$S = \sum_i p_i x_i$$

und seine Zeitableitung

$$\begin{aligned}\frac{dS}{dt} &= \sum_i (p_i \dot{x}_i + \dot{p}_i x_i) \\ \left\langle \frac{dS}{dt} \right\rangle &= \frac{1}{\tau} \int_0^\tau \frac{dS}{dt} dt = \frac{S(\tau) - S(0)}{\tau},\end{aligned}$$

mit  $\tau$  als Zeitintervall. Man nimmt an, dass alle Trajektorien in einer endlichen Region im Phasenraum liegen.  $S(t)$  ist also endlich  $\forall t$ . Wenn also hinreichend lange gemittelt wird, dann  $\left\langle \frac{dS}{dt} \right\rangle \rightarrow 0$  für  $\tau \rightarrow \infty$ , dann

$$\lim_{\tau \rightarrow \infty} \left\langle \sum_i p_i \dot{x}_i \right\rangle = - \left\langle \sum_i \dot{p}_i x_i \right\rangle.$$

Der Virialsatz kann für konservative Kräfte angewandt werden, also  $U(x_i, \dot{x}_i, t) = V(x_i, t)$ ,  $H = E_{\text{kin}} + V$

$$\langle E_{\text{kin}} \rangle \rightarrow \frac{1}{2} \left\langle \sum_i \frac{\partial H}{\partial x_i} x_i \right\rangle = \frac{1}{2} \left\langle \sum_i x_i \frac{\partial V}{\partial x_i} \right\rangle \quad \text{falls } V = \sum_{\alpha \neq \beta} \kappa_{\alpha, \beta} |\vec{x}_\alpha - \vec{x}_\beta|^c.$$

Für die kinetische Energie über ein unendliches Zeitintervall

$$\lim_{\tau \rightarrow \infty} \langle E_{\text{kin}} \rangle = \frac{1}{2} \sum_{\gamma} \left\langle \vec{x}_{\gamma} \cdot \vec{\nabla}_{x_{\gamma}} V \right\rangle,$$

mit

$$\begin{aligned} \vec{x}_{\gamma} \cdot \vec{\nabla}_{x_{\gamma}} \sum_{\alpha \neq \beta} |\vec{x}_{\alpha} - \vec{x}_{\beta}|^c &= \sum_{\alpha \neq \beta} (x_{\gamma} \partial_{x_{\gamma}} + y_{\gamma} \partial_{y_{\gamma}} + z_{\gamma} \partial_{z_{\gamma}}) [(x_{\alpha} - x_{\beta})^2 (y_{\alpha} - y_{\beta})^2 (z_{\alpha} - z_{\beta})^2]^{\frac{c}{2}} \\ &= \dots \\ &= c \sum_{\alpha} |\vec{x}_{\alpha} - \vec{x}_{\beta}|^c. \end{aligned}$$

Daraus folgt, dass das zeitliche Mittel der kinetischen Energie proportional zum zeitlichen Mittel der potentiellen Energie ist

$$\langle E_{\text{kin}} \rangle \propto \frac{c}{2} \langle V \rangle.$$

Zum Beispiel für den harmonischen Oszillator mit  $c = 2$  und  $x(t) = a \cos(\omega_0 t + \varphi)$  ist  $\langle E_{\text{kin}} \rangle = \langle V \rangle$ . Es gilt

$$\omega_0 = \sqrt{\frac{k}{m}} \quad \dot{x} = -a\omega_0 \sin(\omega_0 t + \varphi),$$

woraus für die Energie folgt

$$\begin{aligned} \langle E_{\text{kin}} \rangle &= \frac{1}{2} m a^2 \omega_0^2 \underbrace{\langle \sin^2(\omega_0 t + \varphi) \rangle}_{=\frac{1}{2}} \\ &= \frac{1}{4} m a^2 \omega_0^2 \\ &= \frac{1}{4} a^2 k; \end{aligned}$$

und für das Potential

$$\begin{aligned} \langle V \rangle &= \frac{1}{2} k \langle x^2 \rangle \\ &= \frac{1}{2} k a^2 \underbrace{\langle \cos^2(\omega_0 t + \varphi) \rangle}_{=\frac{1}{2}} \\ &= \frac{1}{4} k a^2. \end{aligned}$$

Für die Gravitation ist  $c = 1$ – und somit  $\langle E_{\text{kin}} \rangle = -\frac{1}{2} \langle V \rangle$ .a

## 6 Erhaltungssätze – Noether’s Theorem

### 6.1 Energieerhaltung

Für die Erhaltungssätze wird ein System betrachtet, welches vollständig durch eine Lagrange-Funktion beschrieben werden kann  $\tilde{Q}_i = 0 \forall i$ . Falls  $L$  invariant unter einer Zeitverschiebung ist, also  $t \rightarrow t + dt$ , gilt  $L(q_i, \dot{q}_i, t + dt) = L(q_i, \dot{q}_i, t) \forall t \Rightarrow \frac{\partial L}{\partial t} = 0$ , es gibt also keine explizite Zeitabhängigkeit. Die totale Zeitabhängigkeit ist

$$\begin{aligned} \frac{dL}{dt} &= \sum_i \frac{\partial L}{\partial q_i} \dot{q}_i + \sum_i \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_i} \frac{d\dot{q}_i}{dt} \\ &= \sum_i \left( \frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_i} \right) \dot{q}_i + \sum_i \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_i} \frac{d\dot{q}_i}{dt} \\ &= \sum_i \frac{d}{dt} \left( \dot{q}_i \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_i} \right). \end{aligned}$$

Daraus folgt, dass

$$\sum_i \frac{d}{dt} \left( \dot{q}_i \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_i} - L \right) = 0.$$

Diesen Ausdruck nennt man die Energiefunktion

$$h(q_i, \dot{q}_i) = \sum_i \left( \dot{q}_i \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_i} - L \right).$$

Diese ist erhalten. Falls  $\frac{\partial L}{\partial \dot{q}_i} = p_i$ , dann ist  $h = H$ . Falls keine zeitabhängigen Zwangsbedingungen existieren, dann ist die Energiefunktion gleich der Energie. Sie stellt eine Beziehung zwischen kontinuierlicher Symmetrie (Invarianz unter Zeitverschiebung) und der Erhaltungsgröße der Energie her.

### 6.2 Impulserhaltung

Für die Erhaltungssätze wird ein System betrachtet, welches vollständig durch eine Lagrange-Funktion beschrieben werden kann  $\tilde{Q}_i = 0 \forall i$ . Falls  $L$  invariant unter einer Raumverschiebung ist, also  $\vec{x}_i \rightarrow \vec{x}_i + \vec{\varepsilon}$ ,  $\vec{\varepsilon} = 0$ , mit  $i$  gleich der Anzahl der Teilchen, gilt für die Variation von



$L$  in kartesischen Koordinaten

$$\begin{aligned}
 \delta L &= \sum_{i=1}^N [\partial_{x_i} L \varepsilon_x + \partial_{y_i} L \varepsilon_y + \partial_{z_i} L \varepsilon_z] \\
 &= \sum_{i=1}^N \left[ \varepsilon_x \frac{d}{dt} \partial_{\dot{x}_i} L + \varepsilon_y \frac{d}{dt} \partial_{\dot{y}_i} L + \varepsilon_z \frac{d}{dt} \partial_{\dot{z}_i} L \right] \\
 &= \sum_{i=1}^N [\varepsilon_x \dot{p}_x + \varepsilon_y \dot{p}_y + \varepsilon_z \dot{p}_z] \\
 &= \vec{\varepsilon} \sum_{i=1}^N \dot{\vec{p}}_{x_i} \\
 &= \frac{d}{dt} \vec{\varepsilon} \vec{P}_x \\
 &:= \dot{\vec{\varepsilon}} \cdot \vec{P}_x \\
 &\stackrel{!}{=} 0.
 \end{aligned}$$

Der Gesamtimpuls in  $\varepsilon$ -Richtung ist also erhalten. Falls dies auch für drei linear unabhängige  $\varepsilon$ -Vektoren gilt, dann ist  $\vec{P}_x$  erhalten. Falls  $U(\vec{x}_i, \dot{\vec{x}}_i, t) = V(\vec{x}, t) \Rightarrow \sum_i \vec{p}_{x_i} = \partial_{\dot{\vec{x}}_i} E_{\text{kin}}$ . Für die Herleitung im Newton’schen Formalismus benötigt man explizit das dritte Axiom.

### 6.2.1 Beispiel: Zug im Regen

Ein Zug mit offenem Wagon bewegt sich mit einer Anfangsgeschwindigkeit  $v_0$  reibungsfrei in  $x$ -Richtung. Zum Zeitpunkt  $t = 0$  beginnt es zu regnen, sodass pro Zeiteinheit die Masse des Wagens (+ Wasser) um  $\frac{dm_W}{dt} = \sigma = \text{const.}$  anwächst. Die Frage ist, wie sich die Geschwindigkeit ändert. Für  $t \leq t_0 : v(t) = v_0 = \text{const.}$ . Da der Regen vertikal fällt, ist das System invariant unter horizontaler Verschiebung, also bleibt der lineare horizontale Impuls erhalten,  $m_W(0)v_0 = m_W(t)v(t) = (m_W(0) + \sigma t)v(t)$ . Daraus folgt

$$\begin{aligned}
 v(t) &= \frac{m_W(0)}{m_W(0) + \sigma t} \\
 &= \frac{v_0}{1 + \frac{\sigma t}{m_W(0)}}.
 \end{aligned}$$

### 6.2.2 Beispiel: Raketenantrieb

Eine Rakete fliegt mit der Geschwindigkeit  $v$  in einer dimension nach vorne und stößt Treibstoff mit einer Geschwindigkeit  $u$  relativ zur Rakete aus. Die Masse der Rakete plus dem Treibstoff nimmt ab,  $v(t)$  nimmt zu,  $u$  bleibt konstant. Zur Zeit  $t$  gilt  $p(t) = m(t)v(t)$  für den Impuls der

Rakete plus Treibstoff. Zur Zeit  $t + dt$  gilt  $p + dp = (m - dm)(v + dv) + dm(v - u)$ . Es folgt

$$\begin{aligned} p + dp &= p - v dm + m dv + v dm - u dm \\ dp &= m dv - u dm \\ \frac{dp}{dt} &= F_{\text{ext}} \\ &= m \frac{dv}{dt} - u \frac{dm}{dt} \\ m \frac{dv}{dt} &= F_{\text{ext}} + u \frac{dm}{dt}. \end{aligned}$$

Für  $F_{\text{ext}} = 0$  und  $u = \text{const.}$  gilt  $dp = 0 \Rightarrow dv = \frac{dm}{m}$ . Die Geschwindigkeitsdifferenz ist also

$$v(t_2) - v(t_1) = u \ln \frac{m(t_2)}{m(t_1)}.$$

$v > u$  ist nur möglich, wenn ursprünglich die meiste Masse in Treibstoff vorliegt.

### 6.3 Elastischer Stoß

Bei einem elastischen Stoß wechselwirken zwei Körper  $m_1$  und  $m_2$  über einen kurzen Zeitraum. Externe Kräfte können vernachlässigt werden, da der Stoß über einen sehr kurzen Zeitraum passiert. Die WW zwischen den Körpern ist translationsinvariant, woraus die Impulserhaltung folgt. Der Gesamtimpuls

$$\vec{P} = \vec{p}_{1,i} + \vec{p}_{2,i} = \vec{p}_{1,f} + \vec{p}_{2,f} = \text{const.}$$

ist damit erhalten. Dies gilt in jedem Inertialsystem, insbesondere im Ruhesystem von  $m_{2,i}$   $\vec{v}_{2,i} = 0$ , also im **Laborsystem** (Körper 1 streut am ursprünglich ruhenden Körper 2); im **Schwerpunktsystem (SPS)** gilt  $\vec{P}' = 0$ , also  $\vec{p}'_{1,i} = -\vec{p}'_{2,i}$ . (Beachte: Intertialsystem sind Variablen ohne Strich, SPS sind Variablen mit Strich.)

Die beiden Systeme sind durch eine Gallilei-Transformation verknüpft, mit  $\vec{x}' = \vec{x} - \vec{v}_0 t$ . Für die Geschwindigkeit im SPS gilt  $\vec{v}'_{1,i} = \vec{v}_{1,i} - \vec{v}_0$ ,  $\vec{v}'_{2,i} = \vec{v}_{2,i} - \vec{v}_0 = -\vec{v}_0$ .

Es soll gelten

$$\begin{aligned} m_1 \vec{v}'_{1,i} + m_2 \vec{v}'_{2,i} &= 0 \\ \Rightarrow m_1 (\vec{v}_{1,i} - \vec{v}_0) - m_2 \vec{v}_0 &= 0 \\ \Rightarrow \vec{v}_0 &= \vec{v}_{1,i} \frac{m_1}{m_1 + m_2} = -\vec{v}'_{2,i} \\ \Rightarrow \vec{v}'_{1,i} &= \vec{v}_{1,i} \left( 1 - \frac{m_1}{m_1 + m_2} \right) = \vec{v}_{1,i} \frac{m_1}{m_1 + m_2}. \end{aligned}$$

Jetzt wird die auslaufende Geschwindigkeit der Körper nach der WW berechnet. Solange WW nur von Relativkoordinaten  $\vec{x}_1 - \vec{x}_2$  abhängt, dann ist  $\vec{P}$  erhalten. Falls zusätzlich noch die

kinetische Energie erhalten ist, spricht man von elastischen Stößen, mit

$$E_{\text{kin}} = \frac{1}{2} (m_1 \vec{v}_{1,i}^2 + m_2 \vec{v}_{2,i}^2) = \frac{1}{2} (m_1 \vec{v}_{1,f}^2 + m_2 \vec{v}_{2,f}^2).$$

Bei inelastischen Stößen wird ein Teil der kinetischen Energie in „interne“ Energie (z.B. Wärme) verwandelt. Stöße von makroskopischen Körpern sind nie ganz elastisch, wohingegen Stöße bei mikroskopischen Systemen elastisch sein können. Man kann zudem zeigen, dass elastische Stöße in allen Inertialsystemen elastisch bleiben. Mit der Gallilei-Transformation

$$\begin{aligned} E_{\text{kin},i}^* &= \frac{1}{2} [m_1 (\vec{v}_{1,i} + \vec{v}_0^*)^2 + m_2 (\vec{v}_{2,i} + \vec{v}_0^*)^2] \\ &= \frac{1}{2} [m_1 v_{1,i}^2 + m_2 v_{2,i}^2] + \frac{1}{2} (m_1 + m_2) v_0^{*2} + \underbrace{\vec{v}_0^* (m_1 \vec{v}_{1,i} + m_2 \vec{v}_{2,i})}_{\vec{P}} \\ &= \frac{1}{2} [m_1 v_{1,f}^2 + m_2 v_{2,f}^2] + \frac{1}{2} (m_1 + m_2) v_0^{*2} + \vec{v}_0^* (m_1 \vec{v}_{1,f} + m_2 \vec{v}_{2,f}) \\ &= E_{\text{kin},f}^*. \end{aligned}$$

Für den elastischen Stoß im SPS gilt

$$\begin{aligned} \vec{P}'_{1,i} + \vec{P}'_{2,i} &= 0 \Rightarrow \vec{v}'_{2,i} = -\frac{m_1}{m_2} \vec{v}'_{1,i} \\ \vec{P}'_{1,f} + \vec{P}'_{2,f} &= 0 \Rightarrow \vec{v}'_{2,f} = -\frac{m_1}{m_2} \vec{v}'_{1,f}. \end{aligned}$$

Daraus folgt

$$\begin{aligned} m_1 v_{1,i}'^2 + m_2 v_{2,i}'^2 &= m_1 v_{1,f}'^2 + m_2 v_{2,f}'^2 \\ v_{1,i}'^2 \left[ m_1 + m_2 \left( \frac{m_1}{m_2} \right)^2 \right] &= v_{1,f}'^2 \left[ m_1 + m_2 \left( \frac{m_1}{m_2} \right)^2 \right] \\ |\vec{v}'_{1,i}| &= |\vec{v}'_{1,f}|. \end{aligned}$$

Diese Beziehung gilt nur im SPS. Mit diesen Gleichungen existieren vier Beziehungen für sechs Größen. Das heißt, zwei freie Variablen müssen durch Anfangsbedingungen und die Form der WW bestimmt werden.

Sei also (in Kugelkoordinaten)  $\vec{p}'_{1,i} = (0, 0, p') \Rightarrow \vec{p}'_{2,i} = (0, 0, -p')$ , dann gilt

$$\vec{p}'_{1,f} = p' (\sin \theta' \sin \varphi', \sin \theta' \cos \varphi', \cos \theta') = -\vec{p}'_{1,f}.$$

Alle  $\theta' \in [0, \pi]$ ,  $\varphi' \in [0, 2\pi]$  sind kinematisch möglich (mit den Erhaltungssätzen zu vereinbaren).

Im Laborsystem

Da  $\vec{v}_{1,f} = \vec{v}'_{1,f} + \vec{v}_0 = v_{1,f} (\sin \theta \sin \varphi, \sin \theta \cos \varphi, \cos \theta)$  gilt

$$x, y - \text{Richtung} : v_{1,f} \sin \theta = v'_{1,f} \sin \theta'$$

$$z - \text{Richtung} : v_{1,f} \cos \theta = v'_{1,f} \cos \theta' + v_0.$$

Dividiert man die obere durch die untere Gleichung ergibt sich

$$\tan \theta = \frac{\sin \theta'}{\cos \theta'} = \frac{\sin \theta'}{\cos \theta' + \frac{v_0}{v'_{1,f}}} = \frac{\sin \theta'}{\cos \theta' + \frac{v'_{2,i}}{v'_{1,i}}} = \frac{\sin \theta'}{\cos \theta' + \frac{m_1}{m_2}}.$$

Für  $m_1 \ll m_2 \Rightarrow \theta' = \theta$ , sonst  $\theta' > \theta$ .

Für  $m_1 = m_2 \Rightarrow \tan \theta = \frac{\sin \theta'}{1 + \cos \theta'} = \tan \frac{\theta'}{2} \Rightarrow \theta = \frac{\theta'}{2}$ .

Für  $\theta' = 0 \Rightarrow \theta = 0$  gibt es keine Streuung.

Für  $\theta' \rightarrow \pi \Rightarrow \tan \theta \rightarrow \frac{+0}{m_1 m_2^{-1} - 1} : +0 (\theta \rightarrow 0)$  falls  $m_1 > m_2$ ;  $-0 (\theta \rightarrow \pi)$  falls  $m_1 < m_2$ .

Für Extrema von  $\theta$ , also die Ableitung:  $\cos \theta' \left( \cos \theta' + \frac{m_1}{m_2} \right) + \sin^2 \theta' \stackrel{!}{=} 0 \Rightarrow \cos \theta' \frac{m_1}{m_2} = -1$ ,

nur möglich für  $m_1 > m_2 \Rightarrow \sin \theta_{\max} = \frac{m_2}{m_1}$ , für  $m_1 < m_2$  kein Extremum und  $\theta \in [0, \pi]$ .

Für die Geschwindigkeiten gilt dann

$$m_1 < m_2 : v_0 < v'_{1,i}$$

$$m_1 > m_2 : v_0 > v'_{1,i}.$$

Der Übertrag der kinetischen Energie ist

$$\begin{aligned} \Delta E_{\text{kin}} &= \frac{1}{2} m_2 (v_{2,f}^2 - v_{2,i}^2) \\ &= \frac{1}{2} m_1 (v_{1,i}^2 - v_{1,f}^2). \end{aligned}$$

Im SPS ist  $\Delta E'_{\text{kin}} = 0$ .

Im Laborsystem ist

$$\begin{aligned} \Delta E_{\text{kin}} &= E_{\text{kin},2,f} = \frac{1}{2} m_2 v_{2,f}^2 \\ &= \frac{1}{2} m_2 (\vec{v}'_{2,f} + \vec{v}_0)^2 \\ &= \frac{1}{2} m_2 (\vec{v}'_{2,f} - \vec{v}'_{2,i})^2 \\ &= \frac{1}{2} m_2 (v_{2,f}'^2 + v_{2,i}'^2 - 2v_{2,f}' v_{2,i}' \cos \theta') \\ &\stackrel{v'_{2,f}=v'_{2,i}}{=} v_{2,i}'^2 m_2 (1 - \cos \theta') \\ &= 2m_2 v_{2,i}'^2 \sin^2 \frac{\theta'}{2}. \end{aligned}$$

Die relative Geschwindigkeit von Teilchen 1 ist dann

$$\begin{aligned} \frac{E_{\text{kin},2,f}}{E_{\text{kin},1,i}} &= \frac{2m_2 v_{2,i}'^2 \sin^2 \frac{\theta'}{2}}{\frac{1}{2} m_1 v_{1,i}^2} \\ &= \frac{2m_2 v_{2,i}'^2 \sin^2 \frac{\theta'}{2}}{\frac{1}{2} m_1 \left( \frac{m_1+m_2}{m_1} \right)^2 v_{2,i}'^2} \\ &= \frac{4m_1 m_2}{(m_1+m_2)^2} \sin^2 \frac{\theta'}{2}. \end{aligned}$$

Der Energieübertrag ist maximal für  $\theta' = \pi$ , also bei einer Rückwärtsstreuung im SPS. Das Maximum bezüglich  $m_2$  für festes  $m_1$  ist  $4(m_1+m_2)^2 - 4m_1 m_2 2(m_1+m_2) = 0$ . Daraus folgt  $m_1^2 - m_1 m_2 = 0 \Rightarrow m_2 = m_1$ . Die effizienteste Methode um einen Körper abzubremesen ist also, ihn mit einem Körper gleicher Masse zu streuen.

Die Besonderheit für  $m_1 = m_2$  ist, dass eine der Endgeschwindigkeiten nach dem Stoß gleich null ist  $\vec{v}_{1,f} \cdot \vec{v}_{2,f} = 0$ . Allgemein gilt mit  $\vec{p}_{2,i} = 0$

$$p_{1,i}^2 = (\vec{p}_{1,f} + \vec{p}_{2,f})^2 = p_{1,f}^2 + p_{2,f}^2 + 2\vec{p}_{1,f} \cdot \vec{p}_{2,f}$$

und noch mit  $m_1 = m_2 \equiv m$

$$\frac{p_{1,f}^2}{2m} = \frac{p_{1,f}^2}{2m} + \frac{p_{2,f}^2}{2m} \Rightarrow p_{1,i}^2 = p_{1,f}^2 + p_{2,f}^2 \Rightarrow \vec{p}_{1,f} \cdot \vec{p}_{2,f} = 0.$$

## 6.4 Drehimpulserhaltung

Sei ein System wieder durch die Lagrange-Funktion  $L$  vollständig zu beschreiben.  $L$  sei invariant unter einer kleinen Rotation in der  $(x, y)$ -Ebene. In kartesischen Koordinaten wird

$$\vec{x}_i = \begin{pmatrix} x_i \\ y_i \\ z_i \end{pmatrix}$$

mit

$$\overleftrightarrow{O} = \begin{pmatrix} \cos \varphi & \sin \varphi & 0 \\ -\sin \varphi & \cos \varphi & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$$

multipliziert, also wird  $\vec{x}_i$  rotiert

$$\Rightarrow \begin{pmatrix} x_i \cos \varphi + y_i \sin \varphi \\ -x_i \sin \varphi + y_i \cos \varphi \\ z_i \end{pmatrix} \stackrel{|\varphi| \ll 1}{\approx} \begin{pmatrix} x_i + \varphi y_i \\ y_i - \varphi x_i \\ z_i \end{pmatrix}.$$

Da  $\dot{\varphi} = 0$

$$\vec{\dot{x}}_i = \begin{pmatrix} \dot{x}_i + \varphi \dot{y}_i \\ \dot{y}_i - \varphi \dot{x}_i \\ \dot{z}_i \end{pmatrix}$$

folgt für induzierte Anwendung von  $L$

$$\begin{aligned} 0 &\stackrel{!}{=} \delta L(\varphi) = \frac{\partial L}{\partial x_i} \delta x_i + \frac{\partial L}{\partial y_i} \delta y_i + \frac{\partial L}{\partial z_i} \delta z_i + \frac{\partial L}{\partial \dot{x}_i} \delta \dot{x}_i + \frac{\partial L}{\partial \dot{y}_i} \delta \dot{y}_i + \frac{\partial L}{\partial \dot{z}_i} \delta \dot{z}_i \\ &= \frac{\partial L}{\partial x_i} \varphi y_i - \frac{\partial L}{\partial y_i} \varphi x_i + \frac{\partial L}{\partial \dot{x}_i} \varphi \dot{y}_i - \frac{\partial L}{\partial \dot{y}_i} \varphi \dot{x}_i \\ &= \left( \frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{x}_i} \right) \varphi y_i + \frac{\partial L}{\partial \dot{x}_i} \varphi \dot{y}_i - \left( \frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{y}_i} \right) \varphi x_i - \frac{\partial L}{\partial \dot{y}_i} \varphi \dot{x}_i \\ &= \varphi \frac{d}{dt} \left[ \frac{\partial L}{\partial \dot{x}_i} y_i - \frac{\partial L}{\partial \dot{y}_i} x_i \right] \\ &= \varphi \frac{d}{dt} [p_{x_i}^{(x)} y_i - p_{y_i}^{(x)} x_i] \\ &= \varphi \frac{d}{dt} [\vec{p}^{(x)} \times \vec{x}_i]. \end{aligned}$$

Der Drehimpuls ist also erhalten, mit dem Drehimpuls in der  $(x, y)$ -Ebene

$$L_z = \left( \vec{x}_i \times \vec{p}_i^{(x)} \right)_z.$$

Analog wenn  $L$  invariant in der  $(x, z)$ -Ebene ist, dann gilt

$$L_y = \left( \vec{x}_i \times \vec{p}_i^{(y)} \right)_y.$$

Analog wenn  $L$  invariant in der  $(y, z)$ -Ebene ist, dann gilt

$$L_x = \left( \vec{x}_i \times \vec{p}_i^{(x)} \right)_x.$$

Diese sind alle Komponenten des totalen Drehimpulses.

Es gilt  $\vec{p}_i^{(x)} = m \vec{\dot{x}}_i$  nur dann, wenn  $\frac{\partial U}{\partial \vec{x}_i} = 0$ . Falls  $U > Q_k \vec{A}_k \cdot \vec{\dot{x}}_k$  mit  $\vec{A}$  einem externen Feld und  $\vec{\dot{A}} = 0$ , dann ist  $L$  nur unter Drehung in der Ebene senkrecht zu  $\vec{A}$  invariant.  $U$  hängt nicht von den Komponenten  $\vec{\dot{x}}_k$  senkrecht zu  $\vec{A}$  ab. Also gilt nur dann  $\vec{p}_k^{(x)} \Big|_{\perp} = m \vec{\dot{x}}_k \Big|_{\perp}$ .

Die Komponente von  $\vec{L}$  parallel zu  $\vec{A}$  ist dann erhalten.

Für die Ableitung des allgemeinen Drehimpulses  $\vec{L} = \vec{x} \times \vec{p} = m \vec{x} \times \vec{\dot{x}}$ , also das Drehmoment  $\vec{N}$  gilt

$$\begin{aligned} \frac{d}{dt} \vec{L} &= m \underbrace{\vec{\dot{x}} \times \vec{\dot{x}}}_{=0} + m \vec{x} \times \ddot{\vec{x}} \\ &= \vec{x} \times \vec{F} \\ &=: \vec{N}. \end{aligned}$$

Beachte,  $\vec{N} = \dot{\vec{L}} = 0$ , falls  $\vec{F} \parallel \vec{x}$ .  $\vec{N}$ ,  $\vec{L}$  sind definiert bezüglich eines bestimmten Bezugspunktes (für Zentralkräfte).

### 6.4.1 Beispiel: Bewegung in der $(x, y)$ Ebene

Hier ist  $x = r \cos \varphi$  und  $y = r \sin \varphi$  mit  $r, \varphi$  als dynamische Variablen. Der Impuls ist dann

$$\begin{aligned} p_x &= m\dot{x} = m(\dot{r} \cos \varphi - r\dot{\varphi} \sin \varphi) \\ p_y &= m\dot{y} = m(\dot{r} \sin \varphi + r\dot{\varphi} \cos \varphi). \end{aligned}$$

$\vec{L}$  hat dementsprechend nur eine  $z$ -Komponente, da  $z = p_z = 0$

$$\begin{aligned} L_z &= xp_y - yp_x = mr [\cos \varphi (\dot{r} \sin \varphi + r\dot{\varphi} \cos \varphi) - \sin \varphi (\dot{r} \cos \varphi - r\dot{\varphi} \sin \varphi)] \\ &= mr^2 \dot{\varphi}. \end{aligned}$$

Da  $\vec{L} = \text{const.}$  gibt es nur eine Bewegung in der  $(x, y)$ -Ebene. Mit der Kraft

$$\vec{F} = F_r \vec{e}_r + F_\varphi \vec{e}_\varphi,$$

folgt das Drehmoment

$$\begin{aligned} \vec{N} &= \vec{x} \times \vec{F} = r \vec{e}_r \times (F_r \vec{e}_r + F_\varphi \vec{e}_\varphi) \\ &= r F_\varphi \vec{e}_r \times \vec{e}_\varphi \\ &= r F_\varphi \vec{e}_z. \end{aligned}$$

Dann ist also  $\dot{L}_z = r F_\varphi$  mit der Zentralkraft  $F_\varphi = 0 \Rightarrow \vec{L} = (0, 0, L_z)$ . Ab hier wird die Zentralkraft  $F_\varphi = 0$  betrachtet. Aus der Bewegungsgleichung folgt

$$m(\ddot{r} - r\dot{\varphi}^2) = F_r \quad m(2\dot{r}\dot{\varphi} + r\ddot{\varphi}) = F_\varphi = 0.$$

Multipliziert man mit  $r$ ,

$$2r\dot{r}\dot{\varphi} + r^2\ddot{\varphi} = 0 \Rightarrow \frac{d}{dt} r^2 \dot{\varphi} = 0 = \frac{d}{dt} \frac{L_z}{m}.$$

Um das System mit Erhaltungsgrößen auszudrücken wird die Bewegungsgleichung als eine eindimensionale Bewegungsgleichung in  $r$  ausgedrückt

$$\begin{aligned} m\ddot{r} &= F_r + mr\dot{\varphi}^2 \\ &= F_r + mr \left( \frac{L_z}{mr^2} \right)^2 \\ &= F_r + \frac{L_z^2}{mr^3}. \end{aligned}$$

Für die Zentralkraft gilt dann  $F_r = -\frac{dV(r)}{dr}$ . Man führt also ein „Zentrifugalpotential“ ein

$$\frac{L_z^2}{mr^3} = -\frac{d}{dr}V_{cf}(r)$$

$$V_{cf}(r) = \frac{L_z^2}{2mr^2}.$$

Jetzt kann die Bewegungsgleichung durch ein „effektives Potential“ beschrieben werden

$$m\ddot{r} = -\frac{d}{dr}V_{\text{eff}}(r) \quad V_{\text{eff}}(r) = V(r) + \frac{L_z^2}{2mr^2}.$$

Sie hat die Form einer eindimensionalen Bewegungsgleichung mit einer konservativen Kraft. Die effektive eindimensionale Energie muss also erhalten sein

$$\frac{1}{2}m\dot{r}^2 + V_{\text{eff}}(r) = \text{const.}$$

Beachte, dass der Term  $\frac{1}{2}m\dot{r}^2$  nicht die gesamte (zweidimensionale) kinetische Energie ist. Die gesamte kinetische Energie wäre  $\frac{1}{2}m(\dot{r}^2 + r^2\dot{\varphi}^2)$ . Die Gesamtenergie ist also

$$\frac{1}{2}m\dot{r}^2 + \frac{1}{2}mr^2\dot{\varphi}^2 + V(r) = \frac{1}{2}m\dot{r}^2 + \underbrace{V(r) + \frac{1}{2}mr^2\left(\frac{L_z}{mr^2}\right)^2}_{V_{\text{eff}}} = \text{const.}$$

Ein wichtiger Spezialfall ist  $V(r) = -\frac{\alpha}{r}$ , mit  $\alpha$  dem Potential (zum Beispiel bei Planetenbahnen, oder dem Coulomb-Potential).

Jetzt soll die Bahnkurve  $r(\varphi)$  berechnet werden

$$\begin{aligned} \frac{m}{2}\left(\frac{dr}{dt}\right)^2 &= -\frac{L_z^2}{2mr^2} + \frac{\alpha}{r} + E_{\text{tot}} & | \quad L_z^2 &= \left(mr^2\frac{d\varphi}{dt}\right)^2 \\ \frac{\frac{m}{2}\left(\frac{dr}{dt}\right)^2}{m^2r^4\left(\frac{d\varphi}{dt}\right)^2} &= -\frac{1}{2mr^2} + \frac{\alpha}{rL_z^2} + \frac{E_{\text{tot}}}{L_z^2} & | \quad &\cdot 2m \\ \left(\frac{1}{r^2}\frac{dr}{d\varphi}\right)^2 &= -\frac{1}{r^2} + \frac{2\alpha m}{rL_z^2} + \frac{2mE_{\text{tot}}}{L_z^2} \\ \left(\frac{d}{d\varphi}\frac{1}{r(\varphi)}\right)^2 &= -\left(\frac{1}{r} - \frac{\alpha m}{L_z^2}\right)^2 + \frac{m^2\alpha^2}{L_z^4} + \frac{2mE_{\text{tot}}}{L_z^2}. \end{aligned}$$

Diese Gleichung hat die Form  $(f')^2 = -(f-a)^2 + b$ . Sei  $g = f - a \Rightarrow g' = f' \Rightarrow (g')^2 = -g^2 + b$ . Der Lösungsansatz ist  $g(\varphi) = c \cdot \cos(\varphi - \varphi_0) \Rightarrow g' = -c \cdot \sin(\varphi - \varphi_0)$  und  $(g')^2 = c^2 \cdot \sin^2(\varphi - \varphi_0)$ . Setzt man diese Ausdrücke in die Bewegungsgleichung ein, also

$$c^2 \sin^2(\varphi - \varphi_0) = -c^2 \cos^2(\varphi - \varphi_0) + b$$

$$c = \pm\sqrt{b}.$$



Daraus folgt

$$\begin{aligned}
 f(\varphi) = \frac{1}{r(\varphi)} &= g(\varphi) + a = \underbrace{\frac{\alpha m}{L_z^2}}_{=a} + \sqrt{\frac{\alpha^2 m^2}{L_z^4} + \frac{2mE_{\text{tot}}}{L_z^2}} \cos(\varphi - \varphi_0) \\
 &= \frac{\alpha}{L_z^2} [1 + \varepsilon \cos(\varphi - \varphi_0)] \quad \left| \varepsilon = \frac{\sqrt{1 + \frac{2E_{\text{tot}} L_z^2}{m\alpha^2}}}{\sqrt{\left(1 - \frac{L_z^2}{\alpha m r}\right)^2 + \dot{r}^2 \frac{L_z^2}{\alpha^2}}} \geq 0 \right. \\
 r(\varphi) &= \frac{\lambda(1 + \varepsilon)}{1 + \varepsilon \cos(\varphi - \varphi_0)} \quad \left| \lambda = \frac{L_z^2}{m\alpha(1 + \varepsilon)} \right.
 \end{aligned}$$

Dieser Ausdruck ist gleich dem eines Kegelsschnittes, mit der Spitze des Kegels bei  $r = 0$ . Nun wählt man die Koordinaten so, dass  $\varphi_0 = 0$ . Man unterscheidet folgende Fälle

$$\varepsilon = 0 : r = \lambda = \frac{L_z^2}{m\alpha} \quad \text{Kreisbahn, für } \alpha > 0$$

$$r_{\min} = r(\varphi = 0) = \lambda, r_{\max} = r(\varphi = \pi) = \lambda \frac{1 + \varepsilon}{1 - \varepsilon}$$

$$0 < \varepsilon < 1 : E_{\text{tot}} < 0, \alpha > 0 \quad \text{Ellipse mit Brennpunkt im Ursprung} \quad .$$

$$\text{der Abstand } d \text{ der Brennpunkte: } d = r_{\max} - r_{\min} = \lambda \frac{2\varepsilon}{1 - \varepsilon}$$

Man kann nun zeigen, dass der zweite Fall wirklich eine Ellipse beschreibt. Es muss gelten,  $l_1 + l_2 = \text{const.} = 2\lambda + d$ , mit  $l$  als Abstand von  $r_{\min}$  und  $r_{\max}$  zum Rand

$$\begin{aligned}
 \sqrt{x^2 + y^2} + \sqrt{(x + d)^2 + y^2} &= 2\lambda + d \\
 r + \sqrt{r^2 + d^2 + 2dr \cos \varphi} &= 2\lambda + d \\
 r^2 + d^2 + 2dr \cos \varphi &= (2\lambda + d - r)^2 \\
 &= 4\lambda^2 + d^2 + r^2 + 4\lambda d - 4dr - 4dr \\
 r(2d \cos \varphi + 4\lambda + 2d) &= 4\lambda(\lambda + d) \\
 \lambda \frac{1 + \varepsilon}{1 + \varepsilon \cos \varphi} \left[ 4\lambda \frac{\varepsilon \cos \varphi}{1 - \varepsilon} + 4\lambda + 4\lambda \frac{\varepsilon}{1 - \varepsilon} \right] &= 4\lambda^2 \left( 1 + \frac{2\varepsilon}{1 - \varepsilon} \right) \\
 \frac{1}{(1 - \varepsilon)(1 + \varepsilon \cos \varphi)} [\varepsilon \cos \varphi + 1 - \varepsilon + \varepsilon] &= \frac{1}{1 - \varepsilon} \\
 \frac{1}{1 - \varepsilon} &= \frac{1}{1 - \varepsilon}.
 \end{aligned}$$

Die große Halbachse ist

$$a = \frac{1}{2}(r_{\min} + r_{\max}) = \frac{\lambda}{1 - \varepsilon}.$$

Die kleine Halbachse ist

$$b = y_{\max} \quad y(\varphi) = r(\varphi) \sin \varphi = \lambda(1 + \varepsilon) \frac{\sin \varphi}{1 + \varepsilon \cos \varphi}.$$

Für das Maximum gilt  $y'(\varphi_{\max}) = 0$ , also

$$\cos \varphi_{\max} (1 + \varepsilon \cos \varphi_{\max}) + \varepsilon \sin^2 \varphi_{\max} = 0 \Rightarrow \cos \varphi_{\max} = -\varepsilon \Rightarrow \sin \varphi_{\max} = \sqrt{1 - \varepsilon^2}.$$

Dann folgt für  $b$

$$b = \lambda (1 + \varepsilon) \frac{\sqrt{1 - \varepsilon^2}}{1 - \varepsilon^2} = \lambda \sqrt{\frac{1 + \varepsilon}{1 - \varepsilon}}.$$

Der dritte Fall ist

$$\varepsilon = 1 : E_{\text{tot}} = 0 \quad \begin{array}{l} r \rightarrow \infty \text{ für } \cos \varphi \rightarrow -1, \cos \varphi \in (-1, 1] \\ \text{Parabel mit } x(\varphi) = \lambda - \frac{y^2(\varphi)}{4\lambda} \end{array}.$$

Bei dem letzten Fall sind anziehende mit  $\alpha > 0$  und abstoßende mit  $\alpha < 0$  Kräfte vorhanden

$$\begin{array}{ll} \varepsilon > 1 : E_{\text{tot}} > 0 & \text{Hyperbel} \\ \alpha < 0 : & r_{\min} = \lambda \text{ für } \varphi = 0 \\ & r \rightarrow \infty \text{ für } \cos \varphi \rightarrow -\frac{1}{\varepsilon} \Rightarrow \cos \varphi \in (-\frac{1}{\varepsilon}, 1] \\ & 1 + \varepsilon \cos \varphi < 0 \Rightarrow \cos \varphi \in [-1, -\frac{1}{\varepsilon}] \\ \alpha > 0 : \lambda < 0 & r_{\min} = r(\cos \varphi = -1) = |\lambda| \frac{\varepsilon + 1}{\varepsilon - 1} > \lambda \end{array}.$$

## 6.5 Kepler-Gesetze

Für gebundene Systeme mit  $\varepsilon > 1$

### 1. Gesetz

Die Planetenbahnen sind Ellipsen, mit der Sonne als Brennpunkt. Näherungsweise bewegt sich die Sonne aufgrund der großen Massenunterschiede nicht.

### 2. Gesetz

Die Fläche die der Ortsvektor  $\vec{x}$  pro Zeiteinheit überstreicht, ist konstant. Der Ortsvektor hat den Ursprung im Kraftzentrum

$$\begin{aligned} dA &= \frac{1}{2} r^2 d\varphi = \frac{1}{2} r^2 \frac{d\varphi}{dt} dt \\ \frac{dA}{dt} &= \frac{1}{2} r^2 \dot{\varphi} \\ &= \frac{L_z}{2m} \\ &= \text{const.} \end{aligned}$$

Dieser Ausdruck ist nichts anderes als die Drehimpulserhaltung.

### 3. Gesetz

Das Quadrat der Umlaufzeit  $\tau$  ist proportional zur dritten Potenz der großen Halbachse  $a$

$$\begin{aligned} \int_{\text{Ellipse}} dA &= \int_0^\tau dt \frac{L_z}{2m} \\ \tau &= \frac{2m}{L_z} A \\ &= \frac{2m}{L_z} \pi ab \\ &= \frac{2m}{L_z} \pi a^2 \sqrt{1 - \varepsilon^2}, \end{aligned}$$

mit  $\varepsilon^2 = 1 + \frac{2E_{\text{tot}} L_z^2}{m\alpha^2} \Rightarrow 1 - \varepsilon^2 = -\frac{2E_{\text{tot}} L_z^2}{m\alpha^2}$ , ist die Umlaufzeit

$$\tau = \frac{2m}{L_z} \pi a^2 \frac{L_z}{\alpha} \sqrt{-\frac{2E_{\text{tot}}}{m}}$$

und die große Halbachse

$$\begin{aligned} a &= \frac{\lambda}{1 - \varepsilon} \\ &= \frac{L_z^2}{m\alpha(1 - \varepsilon)^2} \\ &= -\frac{L_z^2 m \alpha^2}{m\alpha 2E_{\text{tot}} L_z^2} \\ &= -\frac{\alpha}{2E_{\text{tot}}}. \end{aligned}$$

Das Quadrat der Umlaufzeit ist

$$\begin{aligned} \tau^2 &= \frac{4\pi^2 m a^3}{\alpha} \quad | \alpha = G_N M m \\ &= \frac{4\pi^2 a^3}{G_N M}. \end{aligned}$$

Der Term  $\frac{4\pi^2}{G_N M}$  ist nur abhängig von der Sonne.

Diese Gesetze sind allerdings nicht exakt, da  $M \neq \infty$ . Die Sonne selbst hat auch eine sehr kleine Bewegung aufgrund der Anziehung der Planeten. Diesen Effekt benutzt man auch um extrasolare Planeten zu finden. Des Weiteren beeinflussen sich die Planeten auch gegenseitig. Planetenbahnen sind auch keine geschlossenen Kurven, dies würde nur für ein striktes  $\frac{1}{r}$  gelten. Dieses Phänomen wurde zur Entdeckung der „äußeren“ Planeten verwendet. In der ART werden Abweichungen des  $\frac{1}{r}$ -Potential vorausgesagt; dieser Effekt ist die Perihelion–Verschiebung.

## 6.6 Rutherford–Streuung

Die Rutherford–Streuung behandelt die Streuung eines leichten geladenen Teilchens der Masse  $m$  an einem schwereren Kern der Masse  $M$ , mit  $m \ll M$  (also ist der Kern in Ruhe). Mit

$\alpha = -\frac{qQ}{4\pi\epsilon_0} < 0$ , also  $E_{\text{tot}} > 0$ , was eine Hyperbelbahn für das Teilchen ergibt. Der Streuwinkel ist  $\theta \equiv 2\cos^{-1}\left(-\frac{1}{\varepsilon}\right) - \pi$  mit  $\varepsilon = \sqrt{1 + \frac{2E_{\text{tot}}L_z^2}{m\alpha^2}}$ .

Die potentielle Energie ist  $V(r \rightarrow \infty) \rightarrow 0$ , also ist die Gesamtenergie  $E_{\text{tot}} = \frac{1}{2}mv_i^2$ . Der Drehimpuls ist  $|L_z| = \lim_{r \rightarrow \infty} m|\vec{r} \times \vec{v}| = \lim_{r \rightarrow \infty} mrv_i \sin \varphi_i = mv_i b$ , mit  $\varphi \ll 1$  und  $b \dots$ . Mit  $\cos\left(\frac{\theta+\pi}{2}\right) = -\sin\frac{\theta}{2} = -\frac{1}{\varepsilon}$

$$\begin{aligned}\sin\frac{\theta}{2} &= \frac{1}{\sqrt{1 + \left(\frac{mv_i^2 b}{\alpha}\right)^2}} \\ \frac{1}{\sin^2\frac{\theta}{2}} - 1 &= \left(\frac{mv_i^2 b}{\alpha}\right)^2 \\ \frac{1 - \sin^2\frac{\theta}{2}}{\sin^2\frac{\theta}{2}} &= \left(\frac{mv_i^2 b}{\alpha}\right)^2 \\ \cot^2\frac{\theta}{2} &= \left(\frac{mv_i^2 b}{\alpha}\right)^2 \\ b &= \frac{|\alpha|}{mv_i^2} \cot\frac{\theta}{2}.\end{aligned}$$

Daraus folgt, das kleinere Stoßparameter größere Streuwinkel haben. Es werden also alle Teilchen mit dem Stoßparameter  $\leq b$  um einen Winkel  $\geq \theta(b)$  gestreut.

Man betrachte jetzt die einfallenden parallelen Strahle von Teilchen mit der Querschnittsfläche  $A$ , damit der Strahlungsintensität  $I_0 = \frac{N_0}{A}$ , mit  $N_0$  # Teilchen. Für einen Kern im Target der Dicke  $d$  ist # Teilchen pro Zeit, die um einen Winkel  $\geq \theta(b)$  gestreut werden, gleich  $I_0 \pi b^2(\theta)$ . Man definiert zudem den **Wirkungsquerschnitt**

$$\begin{aligned}\sigma &= \frac{\text{\# gestreuter Teilchen pro Zeit}}{\text{einfallende Intensität}} \\ &= \pi b^2(\theta).\end{aligned}$$

Für # gestreuten Teilchen an allen Kernen im Target gilt

$$\# \text{ Kerne} = \underbrace{n}_{\text{Dicke d. Kerne}} \cdot A d.$$

Für die totale # Teilchen pro Zeit die um den Winkel  $\geq \theta$  gestreut werden gilt

$$N(\theta) = \underbrace{I_0}_{\frac{N_0}{A}} \cdot \pi b^2 \cdot n \cdot A d.$$

Für den bruchteil der gestreuten Teilchen

$$f(\theta) = \pi b^2(\theta) \cdot n \cdot d.$$

Der differentielle Wirkungsquerschnitt für einen Streuwinkel zwischen  $\theta$  und  $\theta + d\theta$  gilt

$$\begin{aligned}
 d\sigma &= 2\pi b db & |b| &= \frac{|\alpha|}{mv_i^2} \frac{\cos \frac{\theta}{2}}{\sin \frac{\theta}{2}} \\
 &= 2\pi b \frac{|\alpha|}{mv_i^2} \frac{d\theta}{2} \left| \frac{-\sin^2 \frac{\theta}{2} - \cos^2 \frac{\theta}{2}}{\sin^2 \frac{\theta}{2}} \right| \\
 &= 2\pi b \frac{|\alpha|}{2mv_i^2} d\theta \frac{1}{\sin^2 \frac{\theta}{2}} \\
 &= \frac{2\pi}{2} \left( \frac{\alpha}{mv_i^2} \right)^2 \frac{\cos \frac{\theta}{2}}{\sin^3 \frac{\theta}{2}} d\theta \\
 &= 2\pi \left( \frac{\alpha}{2mv_i^2} \right)^2 \frac{\sin \theta d\theta}{\sin^4 \frac{\theta}{2}} \\
 &= 2\pi \left( \frac{\alpha}{2mv_i^2} \right)^2 \frac{|d \cos \theta|}{\sin^4 \frac{\theta}{2}} \\
 \frac{d\sigma}{d \cos \theta} &= 2\pi \left( \frac{\alpha}{2mv_i^2} \right)^2 \frac{1}{\sin^4 \frac{\theta}{2}}.
 \end{aligned}$$

Dieser Ausdruck wächst sehr schnell für ein  $\theta \rightarrow 0$ .

Der minimale Abstand zwischen den streuenden Teilchen und einem Kern ist

$$r_{\min} = |\lambda| \frac{1 + \varepsilon}{1 - \varepsilon} = |\lambda| \frac{(1 + \varepsilon)^2}{1 - \varepsilon^2},$$

mit

$$1 - \varepsilon^2 = -\frac{2E_{\text{tot}} L_z^2}{m\alpha^2} = -\frac{2E_{\text{tot}}}{m\alpha^2} \lambda_{\max} (1 + \varepsilon) = -\frac{2E_{\text{tot}} \lambda (1 - \varepsilon)}{\alpha},$$

also ist

$$r_{\min} = -\frac{\alpha}{2E_{\text{tot}}} (1 + \varepsilon) = -\frac{\alpha}{2E_{\text{tot}}} \left( 1 + \frac{1}{\sin \frac{\theta}{2}} \right)$$

minimal für  $\sin \frac{\theta}{2} = 1 \Rightarrow \theta = \pi$ , also eine Rückwärtsstreuung. Dies entspricht  $b = 0, \varepsilon = 1 \Rightarrow L_z = 0$ , mit  $r_{\min} = \frac{|\alpha|}{E_{\text{tot}}}$ . Dieser Ausdruck kann auch mit der Energieerhaltung berechnet werden.

Der totale Wirkungsquerschnitt wird dann mit Integration berechnet

$$\begin{aligned}
 \sigma &= \int_{\theta_{\min}}^{\theta_{\max}} \frac{d\sigma}{d \cos \theta} d \cos \theta \\
 &= 2\pi \left( \frac{\alpha}{2mv_i^2} \right)^2 \int_{\theta_{\min}}^{\theta_{\max}} \frac{\sin \theta}{\sin^4 \frac{\theta}{2}} d\theta.
 \end{aligned}$$

Dieser Ausdruck divergiert für  $\frac{1}{\theta_{\min}^2}$  für  $\theta_{\min} \rightarrow 0$ , da die Elektronen das  $\frac{1}{r}$ -Potential der Atomkerne abschirmen für  $b > r_{\text{Atom}}$ .

## 6.7 Mehrkörpersysteme

Betrachte Systeme von  $N$  Massepunkten, die untereinander und mit einer externen Kraft wechselwirken

$$m_i \ddot{\vec{x}}_i = \vec{F}_{i,\text{ext}} + \sum_{k \neq i} \vec{F}_{k \rightarrow i} \Rightarrow \underbrace{\sum_{i=1}^N m_i \ddot{\vec{x}}_i}_{\frac{d}{dt} \vec{P}} = \sum_{i=1}^N \vec{F}_{i,\text{ext}} + \underbrace{\sum_{i=1}^N \sum_{i \neq k} \vec{F}_{k \rightarrow i}}_{\sum \text{Paare } i,k (\vec{F}_{k \rightarrow i} + \vec{F}_{i \rightarrow k}) = 0} \equiv \vec{F}_{\text{ext}}.$$

Diese Gleichung sieht aus wie die Bewegungsgleichung für ein Teilchen mit dem Impuls  $\vec{P}$ , auf die totale externe Kraft  $\vec{F}_{\text{ext}} \equiv \sum_{i=1}^N \vec{F}_{i,\text{ext}}$  wirkt. Die dazugehörige Koordinate ist die **Schwerpunktskoordinate**. Diese ist

$$\vec{X} := \frac{1}{M} \sum_{i=1}^N m_i \vec{x}_i,$$

mit  $M = \sum_{i=1}^N m_i$ . Die externe Kraft kann auch mit dieser Koordinate ausgedrückt werden

$$M \ddot{\vec{X}} = \vec{F}_{\text{ext}}.$$

Für  $N \rightarrow \infty$  existiert ein Kontinuum mit Massendichte  $\rho$

$$\vec{X} = \frac{\int \vec{x} \rho(\vec{x}) d^3x}{\int \rho(\vec{x}) d^3x}.$$

Des Weiteren betrachtet man **Relativkoordinaten**

$$\vec{x}'_i := \vec{x}_i - \vec{X} \quad \sum_{i=1}^N m_i \vec{x}'_i = \sum_{i=1}^N m_i \vec{x}_i - \vec{X} M = 0.$$

Der Gesamtimpuls ist dann

$$\vec{P} = \sum_{i=1}^N m_i \dot{\vec{x}}_i = M \dot{\vec{X}}.$$

Der Impuls relativ zum Schwerpunkt  $\vec{p}' = m_i \dot{\vec{x}}'_i = m_i (\dot{\vec{x}}_i - \dot{\vec{X}})$ , also

$$\sum_{i=1}^N \vec{p}'_i = \sum_{i=1}^N m_i \dot{\vec{x}}_i - \dot{\vec{P}} = 0.$$

Das Schwerpunktsystem ist im Allgemeinen kein Inertialsystem, nur wenn  $\vec{F}_{\text{ext}} = 0$ .

Die kinetische Energie ist

$$\begin{aligned}
 E_{\text{kin}} &= \frac{1}{2} \sum_{i=1}^N m_i \dot{\vec{x}}_i^2 \\
 &= \frac{1}{2} \sum_{i=1}^N m_i \left( \dot{\vec{x}}'_i + \dot{\vec{X}} \right)^2 \\
 &= \frac{1}{2} \sum_{i=1}^N m_i \left( \dot{\vec{x}}_i'^2 + \dot{\vec{X}}^2 + 2 \dot{\vec{x}}'_i \cdot \dot{\vec{X}} \right) \\
 &= \frac{1}{2} M \dot{\vec{X}}^2 + \frac{1}{2} \sum_i m_i \dot{\vec{x}}_i'^2 + \dot{\vec{X}} \sum_{i=1}^N m_i \dot{\vec{x}}'_i \\
 &\equiv \frac{1}{2} M \dot{\vec{X}}^2 + E'_{\text{kin}}.
 \end{aligned}$$

Der gesamte Drehimpuls ist

$$\begin{aligned}
 \vec{L} &= \sum_{i=1}^N m_i \vec{x}_i \times \dot{\vec{x}}_i \\
 &= \sum_{i=1}^N m_i \left( \vec{x}'_i + \vec{X} \right) \times \left( \dot{\vec{x}}'_i + \dot{\vec{X}} \right) \\
 &= \sum_{i=1}^N m_i \vec{x}'_i \times \dot{\vec{x}}'_i + \left( \sum_{i=1}^N m_i \right) \vec{X} \times \dot{\vec{X}} + \underbrace{\vec{X} \times \sum_i m_i \dot{\vec{x}}'_i}_{=0} + \underbrace{\left( \sum_i m_i \vec{x}'_i \right) \times \dot{\vec{X}}}_{=0} \\
 &= \vec{L}' + M \vec{X} \times \dot{\vec{X}}.
 \end{aligned}$$

### 6.7.1 Zweikörperproblem

Ein wichtiger Spezialfall ist das Zweikörperproblem mit  $N = 2$ . Die Bewegungsgleichungen sind

$$\begin{aligned}
 m_1 \ddot{\vec{x}}_1 &= \vec{F}_{1,\text{ext}} + \vec{F}_{\text{int}} \\
 m_2 \ddot{\vec{x}}_2 &= \vec{F}_{2,\text{ext}} - \vec{F}_{\text{int}}.
 \end{aligned}$$

Man definiert

$$\ddot{\vec{x}} = \ddot{\vec{x}}_1 - \ddot{\vec{x}}_2 = F_{\text{int}} \underbrace{\left( \frac{1}{m_1} + \frac{1}{m_2} \right)}_{=\frac{1}{m_{\text{red}}}} + \frac{1}{m_1} \vec{F}_{1,\text{ext}} - \frac{1}{m_2} \vec{F}_{2,\text{ext}},$$

mit  $m_{\text{red}}$  der reduzierten Masse

$$m_{\text{red}} = \frac{1}{\frac{1}{m_1} + \frac{1}{m_2}} = \frac{m_1 m_2}{m_1 + m_2}.$$

Die Gleichung für  $\ddot{\vec{x}}$  ist eine Einkörpergleichung, falls

1.  $\vec{F}_{\text{int}}$  nur von der Relativkoordinate  $\vec{x} = \vec{x}_1 - \vec{x}_2$  abhängt. Damit folgt ein  $\frac{1}{r}$ -Potential.
2.  $\frac{\vec{F}_{1,\text{ext}}}{m_1} - \frac{\vec{F}_{2,\text{ext}}}{m_2} = 0$ .

Die kinetische Energie eines Zweikörpersystems ist

$$\begin{aligned}
 E_{\text{kin}} &= \frac{1}{2}M\dot{\vec{X}}^2 + \frac{1}{2}m_1\dot{\vec{x}}_1^2 + \frac{1}{2}m_2\dot{\vec{x}}_2^2 \\
 &= \frac{1}{2}M\dot{\vec{X}}^2 + \frac{1}{2}\dot{\vec{x}}^2 \left( m_1 \frac{m_2^2}{(m_1 + m_2)^2} + m_2 \frac{m_1^2}{(m_1 + m_2)^2} \right) \\
 &= \frac{1}{2}M\dot{\vec{X}}^2 + \frac{1}{2}\dot{\vec{x}}^2 \frac{m_1 m_2}{m_1 + m_2} \frac{m_2 + m_1}{m_1 m_2} \\
 &= \frac{1}{2}M\dot{\vec{X}}^2 + \frac{1}{2}m_{\text{red}}\dot{\vec{x}}^2.
 \end{aligned}$$

Analog für den Drehimpuls

$$\vec{L} = M\vec{X} \times \dot{\vec{X}} + m_{\text{red}} \vec{x} \times \dot{\vec{x}}.$$



## 7 Rotation, beschl. Bezugssysteme und starre Körper

Betrachte ein System mit  $N$  Massenpunkten. Der totale Impuls ist

$$\vec{P} = \sum_i m_i \dot{\vec{x}}_i.$$

Der totale Drehimpuls zu einem beliebigen Bezugspunkt  $\vec{x}_p$  ist

$$\vec{L} = \sum_i m_i (\vec{x}_i - \vec{x}_p) \times (\dot{\vec{x}}_i - \dot{\vec{x}}_p),$$

mit dem Drehmoment

$$\begin{aligned} \vec{L} &= \sum_i m_i (\vec{x}_i - \vec{p}) \times (\ddot{\vec{x}}_i - \ddot{\vec{x}}_p) \\ &= \sum_i (\vec{x}_i - \vec{x}_p) \times \vec{F}_{\text{ext}} - \sum_i m_i (\vec{x}_i - \vec{x}_p) \times \ddot{\vec{x}}_p \quad \left| \sum_i (\vec{x}_i - \vec{x}_p) \times \vec{F}_{i,\text{int}} = 0 \right. \\ &= \vec{N}_{\text{ext}} - M (\vec{x} - \vec{x}_p) \times \ddot{\vec{x}}_p. \end{aligned}$$

Der Term  $M (\vec{x} - \vec{x}_p) \times \ddot{\vec{x}}_p$  ist gleich null für

1.  $\vec{x}_p(t) = \vec{x}_{p,0} + t \vec{v}_p$ .
2.  $\vec{x}_p = \vec{x}$  (also dem Schwerpunkt).

Beachte,  $\vec{L} = 0$  hindert einen Körper nicht daran, seine Orientierung zu ändern, wenn zum Beispiel Teile des Körpers gegeneinander bewegt werden.

Das Drehmoment ist die verallgemeinerte Kraft zur Winkelkoordinate zum Beispiel in der  $x-y$ -Ebene, mit

$$\begin{aligned} x = r \cos \varphi, y = r \sin \varphi \quad \Rightarrow \quad Q_\varphi &= F_x \frac{\partial x}{\partial \varphi} + F_y \frac{\partial y}{\partial \varphi} \\ &= r (-F_x \sin \varphi + F_y \cos \varphi) \\ &= F_y x - F_x y \\ &= \vec{x} \times \vec{F} \Big|_z \\ &= \vec{N}_z. \end{aligned}$$

### 7.1 Starre Körper

Ein starrer Körper ist ein Körper, welcher  $N$  Punktmassen besteht, die  $\forall i, j \in \{1, \dots, N\}$  den selben Abstand  $|\vec{x}_i - \vec{x}_j|$  haben. Alle  $\vec{x}_i$  können durch sechs Koordinaten festgelegt werden. Eine Aufteilung für einen Massenpunkt sind,

3 Koordinaten, um den Abstand zum Schwerpunkt festzulegen.

2 Winkel, um einen Massenpunkt  $\vec{x}_i$  relativ zum Schwerpunkt festzulegen.

1 Winkel, um Rotation zwischen  $\vec{X}$  und  $\vec{x}_i$  festzulegen.

Man braucht also sechs Bewegungsgleichungen, um die Bewegung eines starren Körpers zu beschreiben. Diese sind

$$\dot{\vec{P}} = \vec{F}_{\text{ext}}.$$

$$\dot{\vec{L}} = \vec{N}_{\text{ext}}, \vec{L} \text{ relativ zum Schwerpunkt, oder einem Inertialsystem.}$$

Ein starrer Körper ist statisch, falls  $\vec{F}_{\text{ext}} = \vec{N}_{\text{ext}} = \vec{P}(t_0) = \vec{L}(t_0) = 0$ . Für einen beliebigen Bezugspunkt  $\vec{x}_p$  gilt, falls sich dieser im statischen Gleichgewicht befindet

$$\begin{aligned} \vec{N}_{\text{ext},p} &= \sum_i (\vec{x}_i - \vec{x}_p) \times \vec{F}_{i,\text{ext}} \\ &= \sum_i (\vec{x}_i - \vec{X}) \times \vec{F}_{i,\text{ext}} + \sum_i (\vec{X} - \vec{x}_p) \times \vec{F}_{i,\text{ext}} \\ &= \vec{N}_{\text{ext,SP}} + (\vec{X} - \vec{x}_p) \times \vec{F}_{\text{ext}} \\ &\equiv 0. \end{aligned}$$

Im Allgemeinen kann das gesamte System der Kräfte auf starre Körper beschrieben werden, durch eine totale Kraft, die auf einen Punkt  $p$  im Körper wirkt, und ein totales Kraftpaar (zwei gleich große, entgegengesetzte Kräfte, die an zwei Punkten im Abstand  $\vec{c}$  angreift, mit einem Drehmoment  $\vec{N}_{\text{paar}} = \vec{x}_1 \times \vec{F} - \vec{x}_2 \times \vec{F} = -\vec{c} \times \vec{F}$ ).

### 7.1.1 Rotation eines starren Körpers

Die Rotation beschreibt die Bewegung eines Punktes  $p$ , bei der die Abstände zu allen Punkten auf einer Linie (der Rotationsachse) konstant bleibt

$$\begin{aligned} (\vec{x} + d\vec{x} - l\hat{n})^2 &= (\vec{x} - l\hat{n})^2 \quad \forall l \\ (\vec{x} - l\hat{n})^2 + 2d\vec{x}(\vec{x} - l\hat{n}) &= (\vec{x} - l\hat{n})^2 \quad \forall l \\ d\vec{x} \cdot \vec{x} &= d\vec{x} \cdot \hat{n} = 0. \end{aligned}$$

Der Ansatz ist  $d\vec{x} = \hat{n} \times \vec{x} d\varphi$ , mit  $d\varphi$  als infinitesimalen Winkel. Damit folgt

$$\begin{aligned} |\hat{n} \times \vec{x}| &= |\vec{x}| \sin \varphi = r \\ |d\vec{x}| &= r d\varphi. \end{aligned}$$

Die Geschwindigkeit des Punktes ist dann

$$\vec{v}_{\text{rot}} = \frac{d\vec{x}}{dt} = \hat{n} \times \vec{x} \cdot \dot{\varphi} \equiv \vec{\omega} \times \vec{x},$$

mit  $\vec{\omega} = \hat{n} \cdot \dot{\varphi}$  der Winkelgeschwindigkeit.

Falls sich zusätzlich ein Punkt  $O$  mit einer Geschwindigkeit  $\vec{v}_0$  bewegt, dann ist die

Gesamtgeschwindigkeit an Punkt  $p$

$$\vec{v} = \vec{v}_O + \vec{\omega} \times \vec{x}.$$

Für starre Körper muss dann gelten

$$\begin{aligned} \frac{d}{dt} (\vec{x}_i - \vec{x}_k)^2 &\stackrel{!}{=} O \forall i, k \\ 2 (\vec{x}_i - \vec{x}_k) \left( \dot{\vec{x}}_i - \dot{\vec{x}}_k \right) &= O \forall i, k. \end{aligned}$$

Dieser Ausdruck ist erfüllt für  $\dot{\vec{x}}_i = \vec{v}_O + \vec{\omega} \times \vec{x}_i$ , also

$$(\vec{x}_i - \vec{x}_k) [\vec{\omega} \times (\vec{x}_i - \vec{x}_k)] = O.$$

## Drehimpuls

Der Drehimpuls relativ zu dem Punkt  $O$  ist

$$\begin{aligned} \vec{L} &= \sum_i m_i (\vec{x}_i \times \vec{v}_i) \\ &= \sum_i m_i [\vec{x}_i \times (\vec{\omega} \times \vec{x}_i)] \\ &= \sum_i m_i [\vec{\omega} (\vec{x}_i)^2 - \vec{x}_i (\vec{\omega} \cdot \vec{x}_i)] \end{aligned}$$

Dieser zeigt im Allgemeinen nicht in die Richtung von  $\vec{\omega}$  (Vergleich:  $\vec{P}$  zeigt immer in Richtung von  $\vec{v}$ ).

In kartesischen Koordinaten sind die Komponenten des Drehimpulses

$$\begin{aligned} L_x &= \sum_i m_i [\omega_x (x_i^2 + y_i^2 + z_i^2) - x_i (\omega_x x_i + \omega_y y_i + \omega_z z_i)] \\ &= \sum_i m_i [\omega_x (y_i^2 + z_i^2) + \omega_y (-x_i y_i) + \omega_z (-x_i z_i)]. \end{aligned}$$

Analog gilt dies für die  $y$  und  $z$  Komponenten

$$\begin{aligned} L_y &= \sum_i m_i [\omega_y (x_i^2 + z_i^2) + \omega_x (-x_i y_i) + \omega_z (-y_i z_i)] \\ L_z &= \sum_i m_i [\omega_z (x_i^2 + y_i^2) + \omega_x (-x_i z_i) + \omega_y (-y_i z_i)]. \end{aligned}$$

In Tensorschreibweise ist der Drehimpuls

$$\vec{L} = \overleftrightarrow{I} \vec{\omega} \quad I_{ab} = \sum_{i=1}^N m_i (\delta_{ab} |\vec{x}_i|^2 - x_{i,a} x_{i,b}) \quad a, b \in \{x, y, z\},$$

mit  $\overleftrightarrow{I}$  dem Trägheitsmoment. Die kontinuierliche Form für  $N \rightarrow \infty$  ist

$$I_{ab} = \int d^3x (\delta_{ab} |\vec{x}|^2 - x_a x_b) \rho(\vec{x}).$$

$\overleftrightarrow{I}$  ist zudem symmetrisch, also  $\overleftrightarrow{I} = \overleftrightarrow{I}^T$ . Dieser kann mit Hilfe einer orthogonalen  $3 \times 3$ -Matrix diagonalisiert werden (in das Hauptachsensystem rotiert werden)

$$\overleftrightarrow{O} \overleftrightarrow{I} \overleftrightarrow{O}^{-1} = \overleftrightarrow{I}_d = \begin{pmatrix} I_1 & 0 & 0 \\ 0 & I_2 & 0 \\ 0 & 0 & I_3 \end{pmatrix}.$$

$\overleftrightarrow{O}$  ist dann eine Rotationsmatrix.  $\overleftrightarrow{O}$  besitzt 3 freie Parameter;  $\overleftrightarrow{I}$  hat 3 unabhängige nicht-diagonal Elemente. Es gilt, dass die Spur der Matrix die Summe der Diagonalelemente ist

$$\text{Sp}(\overleftrightarrow{I}) := I_{xx} + I_{yy} + I_{zz} = \text{Sp}(\overleftrightarrow{I}_d) = I_1 + I_2 + I_3.$$

Die Diagonalelemente von  $\overleftrightarrow{I}_d$  sind die Eigenwerte von  $\overleftrightarrow{I}$ . Also

$$\overleftrightarrow{I} \vec{\omega}_\lambda = \lambda \vec{\omega}_\lambda.$$

Diese werden mit

$$(\overleftrightarrow{I} - \lambda \mathbb{1}_{3 \times 3}) \vec{\omega}_\lambda = 0.$$

Da  $\overleftrightarrow{I}$  symmetrisch ist, sind alle Eigenwerte  $\in \mathbb{R}$ .

## Kinetische Energie

Die kinetische Energie der Rotation ist

$$\begin{aligned} E_{\text{kin, rot}} &= \frac{1}{2} \sum_i m_i \vec{v}_i \cdot \vec{v}_i \\ &= \frac{1}{2} \sum_i m_i (\vec{\omega} \times \vec{x}_i) \cdot (\vec{\omega} \times \vec{x}_i) \\ &= \frac{1}{2} \vec{\omega} \cdot \sum_i m_i \vec{x}_i \times (\vec{\omega} \times \vec{x}_i). \end{aligned}$$

Sei  $\varphi_i$  der Winkel zwischen  $\vec{\omega}$  und  $\vec{x}_i$ , dann gilt

$$\begin{aligned} |\vec{\omega} \times \vec{x}_i| &= |\vec{\omega}| |\vec{x}_i| \sin \varphi_i \\ (\vec{\omega} \times \vec{x}_i) \cdot (\vec{\omega} \times \vec{x}_i) &= \omega^2 x_i^2 \sin^2 \varphi_i \end{aligned}$$

Mit  $\vec{x}_i \times (\vec{\omega} \times \vec{x}_i) = \vec{\omega} x_i^2 - \vec{x}_i (\vec{\omega} \cdot \vec{x}_i)$  folgt

$$\begin{aligned}\vec{\omega} \cdot [\vec{x}_i \times (\vec{\omega} \times \vec{x}_i)] &= \omega^2 x_i^2 - (\vec{\omega} \cdot \vec{x}_i)^2 \\ &= \omega^2 x_i^2 (1 - \cos^2 \varphi_i) \\ &= \sin^2 \varphi_i \cdot \omega^2 x_i^2.\end{aligned}$$

Damit ist die Rotationsenergie

$$E_{\text{kin, rot}} = \frac{1}{2} \vec{\omega} \vec{L} = \frac{1}{2} \vec{\omega}^T \vec{I} \vec{\omega}.$$

Für die Rotation um eine feste Achse wählt man  $\hat{n} = \vec{e}_z$ , das heißt  $\omega_x = \omega_y = 0$ . Da die Achse festgehalten wird, ist nur  $L_z$  relevant, also nur  $L_{zz}$ . Zudem wird der Satz von Steiner benötigt, welcher besagt, dass  $I_{zz,O} = I_{zz,Sp} + Md^2$ , mit  $I_{zz,O}$  als Trägheitsmoment um eine Achse durch einen Punkt  $O$ ,  $I_{zz,Sp}$  als Trägheitsmoment um eine Achse durch den Schwerpunkt und  $d$  als Abstand dieser beiden Achsen. Dieser Satz gilt nur, wenn beide Achsen parallel sind. Der Beweis hierfür ist

$$\begin{aligned}\vec{L} &= M \vec{X} \times \dot{\vec{X}} + \sum_i m_i \vec{x}'_i \times \dot{\vec{x}}_i \\ I_{zz,O} &= \vec{L} \times \hat{\omega} = L_z \\ &= M (\vec{X} \times \dot{\vec{X}}) \cdot \hat{\omega} + I_{zz,Sp}.\end{aligned}$$

Daraus folgt

$$\begin{aligned}I_{zz,O} |\omega| &= M (\hat{\omega} \times \vec{X}) \cdot \dot{\vec{X}} + I_{zz,Sp} |\omega| \\ (\hat{\omega} \times \vec{X}) \cdot \dot{\vec{X}} &= (\hat{\omega} \times \vec{X}) \cdot (\vec{\omega} \times \vec{X}) \\ &= |\omega| (\hat{\omega} \times \vec{X})^2 \\ &= |\omega| |\vec{X}|^2 \sin^2 \theta \\ &= \omega d^2.\end{aligned}$$

Falls bei der Rotation um die  $z$ -Achse  $I_{xz}$  oder  $I_{yz} \neq 0$  sind, hat der Körper eine Umwucht. Diese übt ein Drehmoment auf die Achse aus. Die Zentripetalbeschleunigung ist dann

$$\begin{aligned}\vec{v} = \vec{\omega} \times \vec{x} &\Rightarrow \dot{\vec{v}} = \vec{\omega} \times \dot{\vec{x}} \\ &= \vec{\omega} \times (\vec{\omega} \times \vec{x}_i) \\ &= \vec{\omega} (\vec{\omega} \cdot \vec{x}_i) - \vec{x}_i \omega^2 \\ \vec{\omega} &\stackrel{!}{=} \omega \vec{e}_z \quad \omega^2 z_i \vec{e}_z - \vec{x}_i \omega^2 \\ &= \omega^2 (-\vec{e}_x x_i - \vec{e}_y y_i).\end{aligned}$$

Damit ist die Kraft

$$F_{\text{tot},x} = - \sum_i m_i x_i \omega^2.$$

Diese verschwindet nur bei Rotation um den Schwerpunkt.

### Drehmoment

Das Drehmoment der Umwucht ist

$$\begin{aligned} \vec{N}_i &= \vec{x}_i \times \vec{F}_i \\ &= m_i \vec{x}_i \times [\vec{\omega} (\vec{\omega} \cdot \vec{x}_i) - \vec{x}_i \omega^2] \\ &= m_i (\vec{x}_i \times \vec{\omega}) \vec{\omega} \cdot \vec{x}_i \\ &\stackrel{\vec{\omega}=\omega\vec{e}_z}{=} \omega^2 m_i (y_i \vec{e}_x - x_i \vec{e}_y) z_i. \end{aligned}$$

Die Summe aller Drehmomente ist dann

$$\sum_i \vec{N}_i = \omega^2 (I_{xz} \vec{e}_y - I_{yz} \vec{e}_x).$$

$\vec{N}_i = 0$  nur für  $I_{xz} = I_{yz} = 0$ .

#### 7.1.2 Beispiel: Rollendes Rad

Sei ein rollendes Rad mit dem Radius  $R$ , der Geschwindigkeit  $\vec{v}_O$  und Rotation um den Winkel  $d\varphi$ . Das überschrittene Wegstück ist

$$dx = R d\varphi \Rightarrow \vec{v}_O = \frac{dx}{dt} \vec{e}_x = R \dot{\varphi} \vec{e}_x = R \omega \vec{e}_x.$$

Die Rotationsgeschwindigkeit ist dann

$$\vec{v}_{\text{rot}} = \vec{\omega} \times \vec{R} = \frac{v_O}{R} \hat{\omega} \times \vec{R} = v_O \hat{\omega} \times \vec{R};$$

und die Gesamtgeschwindigkeit

$$\vec{v} = v_O (\vec{e}_x + \hat{\omega} \times \vec{R}).$$

## 7.2 Lagrange-Funktion eines starren Körpers

Die kinetische Energie eines starren Körpers mit Schwerpunkt  $O$  ist

$$\begin{aligned}
 E_{\text{kin}} &= \frac{1}{2} \sum_i m_i \dot{\vec{x}}_i^2 \\
 &= \frac{1}{2} \sum_i m_i (\vec{v}_O + \vec{\omega} \times \vec{x}_i)^2 \\
 &= \frac{1}{2} \left[ \sum_i m_i \vec{v}_O^2 + \sum_i m_i (\omega \times \vec{x}_i)^2 + 2\vec{v}_O \left( \vec{\omega} \times \sum_i m_i \vec{x}_i \right) \right] \\
 &= \frac{1}{2} M \vec{v}_O^2 + \frac{1}{2} \sum_i \left[ \vec{\omega} \times (\vec{x}_i' + \vec{X}) \right]^2 + \vec{v}_O \left[ \vec{\omega} \times \sum_i m_i (\vec{x}_i' + \vec{X}) \right] \\
 &= \frac{1}{2} M \vec{v}_O^2 + \frac{1}{2} M (\vec{\omega} \times \vec{X})^2 + M \vec{v}_O (\vec{\omega} \times \vec{X}) + \frac{1}{2} \sum_i m_i (\omega \times \vec{x}_i')^2 \\
 &= \frac{1}{2} M (\vec{v}_O + \vec{\omega} \times \vec{X})^2 + \frac{1}{2} \sum_i m_i (\vec{\omega} \times \vec{x}_i')^2 \\
 &= \frac{1}{2} M \dot{\vec{X}}^2 + \frac{1}{2} \vec{\omega}^T \overleftrightarrow{I} \vec{\omega}.
 \end{aligned}$$

Hier sind die Bewegung des Schwerpunktes und der Rotation um den Schwerpunkt entkoppelt. Dies trifft oft auch auf die potentielle Energie zu (es stimmt aber in der Regel nicht für Reibungskräfte). Der zweite Term im Hauptachsensystem ist

$$\begin{aligned}
 E_{\text{kin, rot}} &= \frac{1}{2} \vec{\omega}^T \overleftrightarrow{I} \vec{\omega} \\
 &= \frac{1}{2} \vec{\omega}^T \overleftrightarrow{O}^{-1} \underbrace{\overleftrightarrow{O} \overleftrightarrow{I} \overleftrightarrow{O}^{-1}}_{\overleftrightarrow{I}_d} \overleftrightarrow{O} \vec{\omega} \\
 &= \frac{1}{2} \vec{\omega}^T \overleftrightarrow{O}^{-1} \overleftrightarrow{I}_d \underbrace{\overleftrightarrow{O} \vec{\omega}}_{\vec{\omega}'},
 \end{aligned}$$

wobei  $\vec{\omega}'$  die Winkelgeschwindigkeit im Hauptachsensystem ist. Die kinetische Rotationsenergie ist dann

$$\begin{aligned}
 \vec{\omega}'^T &= \left( \overleftrightarrow{O} \vec{\omega} \right)^T = \vec{\omega}^T \overleftrightarrow{O}^T = \vec{\omega}^T \overleftrightarrow{O}^{-1} \\
 E_{\text{kin, rot}} &= \frac{1}{2} \vec{\omega}'^T \overleftrightarrow{I} \vec{\omega}' = \frac{1}{2} \sum_{a=1}^3 \omega_a'^2 I_a.
 \end{aligned}$$

Um eine Lagrange-Funktion aufzustellen, muss  $\omega_a'$  noch durch verallgemeinerte Koordinaten in einem Inertialsystem ausgedrückt werden. Dafür können Euler-Winkel verwendet werden. Diese erlauben eine Transformation von dem Inertialsystem zum Hauptachsensystem

$$\vec{X} \xrightarrow{\text{rot um } z = z'' \text{ Winkel } \varphi} \vec{X}'' \xrightarrow{\text{rot um } x'' = x''' \text{ Winkel } \theta} \vec{X}''' \xrightarrow{\text{rot um } z''' = z' \text{ Winkel } \psi} \vec{X}'.$$

Die gestrichenen Koordinaten sind dann

$$\begin{pmatrix} x' \\ y' \\ z' \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \cos \psi & \sin \psi & 0 \\ -\sin \psi & \cos \psi & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \cdot \underbrace{\begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & \cos \theta & \sin \theta \\ 0 & -\sin \theta & \cos \theta \end{pmatrix} \cdot \underbrace{\begin{pmatrix} \cos \varphi & \sin \varphi & 0 \\ -\sin \varphi & \cos \varphi & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}}_{\vec{X}''}}_{\vec{X}'''} \cdot \begin{pmatrix} x \\ y \\ z \end{pmatrix},$$

mit der Rotationsmatrix

$$\vec{O}(\varphi, \theta, \psi) = \begin{pmatrix} \cos \psi & \sin \psi & 0 \\ -\sin \psi & \cos \psi & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & \cos \theta & \sin \theta \\ 0 & -\sin \theta & \cos \theta \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} \cos \varphi & \sin \varphi & 0 \\ -\sin \varphi & \cos \varphi & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}.$$

Diese Gleichungen können allgemein benutzt werden, um die relative Ausrichtung zweier Koordinatensysteme zu beschreiben. Sollten  $(\vec{e}'_x, \vec{e}'_y, \vec{e}'_z)$  und  $(\vec{e}_x, \vec{e}_y, \vec{e}_z)$  bekannt sein, können die Euler-Winkel mit folgendem Algorithmus errechnet werden

$$\text{i } \cos \theta = \vec{e}_z \cdot \vec{e}'_z$$

$$\text{ii } \sin \theta \sin \varphi = \vec{e}'_z \cdot \vec{e}_x$$

$$\text{iii } \sin \theta \sin \psi = \vec{e}_z \cdot \vec{e}'_x.$$

Zur Anwendung für die Berechnung von  $\vec{\omega}'$  definiert man folgende Winkelgeschwindigkeiten

$$\omega_\varphi = \dot{\varphi} \quad \omega_\theta = \dot{\theta} \quad \omega_\psi = \dot{\psi}.$$

Das Problem ist allerdings, dass die Rotation um die Achsen in verschiedenen Systemen definiert sind. Die Vektoren sind dann

$$\vec{\omega}_\varphi = \dot{\varphi} \vec{e}_z \quad \vec{\omega}_\theta = \dot{\theta} \vec{e}''_x \quad \vec{\omega}_\psi = \dot{\psi} \vec{e}'_z,$$

wobei

$$\begin{aligned} \vec{\omega}_\varphi &= \dot{\varphi} (\sin \theta \sin \psi \vec{e}_{x'} + \sin \theta \cos \psi \vec{e}_{y'} + \cos \theta \vec{e}'_z) \\ \vec{\omega}_\theta &= \dot{\theta} (\cos \psi \vec{e}_{x'} - \sin \psi \vec{e}_{y'}) \end{aligned}$$

Insgesamt in mitrotierenden Koordinaten

$$\vec{\omega}' = \vec{\omega}_\varphi + \vec{\omega}_\theta + \vec{\omega}_\psi = \begin{pmatrix} \dot{\varphi} \sin \theta \sin \psi + \dot{\theta} \cos \psi \\ \dot{\varphi} \sin \theta \cos \psi - \dot{\theta} \sin \psi \\ \dot{\varphi} \cos \theta + \dot{\psi} \end{pmatrix} \rightarrow \begin{matrix} \omega'_1 \\ \omega'_2 \\ \omega'_3 \end{matrix}.$$

Für die reine Rotationsbewegung gilt dann



$$L_{\text{rot}} = \frac{1}{2}I_1 \left( \dot{\varphi} \sin \theta \sin \psi + \dot{T}a \cos \psi \right)^2 + \frac{1}{2}I_s (\dot{\varphi} \sin \theta \cos \psi - \dot{\varphi} \sin \psi)^2 \\ + \frac{1}{2}I_3 \left( \dot{\varphi} \cos \theta + \dot{\psi} \right)^2 - V(\varphi, \theta, \psi).$$

Beachte,  $I_{1,2,3}$  sind Konstanten, wobei  $\overleftrightarrow{T}_{SP}$  ist im Allgemeinen nicht konstant.

### 7.3 Beschleunigte Bezugssysteme

Das zweite Newton'sche Gesetz gilt in einem Inertialsystem

$$\vec{F} = m \frac{d^2 \vec{x}_I}{dt^2}.$$

Seien  $\vec{e}_x, \vec{e}_y, \vec{e}_z$  Einheitsvektoren in einem nicht-Inertialsystem und  $\vec{A}$  ein beliebiger Vektor

$$\vec{A} = A_x \vec{e}_x + A_y \vec{e}_y + A_z \vec{e}_z \\ \frac{d\vec{A}}{dt} = \underbrace{\frac{dA_x}{dt} \vec{e}_x + \frac{dA_y}{dt} \vec{e}_y + \frac{dA_z}{dt} \vec{e}_z}_{\frac{\delta \vec{A}}{\delta t}} + A_x \frac{d\vec{e}_x}{dt} + A_y \frac{d\vec{e}_y}{dt} + A_z \frac{d\vec{e}_z}{dt}.$$

$\vec{A}$  kann also in einem Inertialsystem definiert sein, aber ausgedrückt durch nicht-inertial  $\vec{e}_a$ . Die Einheitsvektoren bilden ein orthonormales System, sie verhalten sich also wie ein starrer Körper.  $\vec{e}_a$  können nur die Richtung durch Rotation ändern, also

$$\frac{d\vec{e}_a}{dt} = \vec{\omega} \times \vec{e}_a \quad a = x, y, z.$$

Dann folgt für die Ableitung von  $\vec{A}$

$$\frac{d\vec{A}}{dt} = \frac{\delta \vec{A}}{\delta t} + \vec{\omega} \times (A_x \vec{e}_x + A_y \vec{e}_y + A_z \vec{e}_z) \\ = \frac{\delta \vec{A}}{\delta t} + \vec{\omega} \times \vec{A}.$$

Sollte  $\vec{A} = \vec{\omega}$  dann gilt  $\frac{d\vec{\omega}}{dt} = \frac{\delta\vec{\omega}}{\delta t}$ , da  $\vec{\omega} \times \vec{\omega} = 0$ . Die zweite Ableitung (um das zweite Newton'sche Gesetz anzuwenden) ist

$$\begin{aligned} \frac{d^2\vec{x}}{dt^2} &= \frac{d}{dt} \left( \frac{\delta\vec{x}}{\delta t} + \vec{\omega} \times \vec{x} \right) \\ &= \frac{d}{dt} \left[ \left( \frac{dx}{dt} \vec{e}_x + \frac{dy}{dt} \vec{e}_y + \frac{dz}{dt} \vec{e}_z \right) + \vec{\omega} \times \vec{x} \right] \\ &= \underbrace{\frac{d^2x}{dt^2} \vec{e}_x + \frac{d^2y}{dt^2} \vec{e}_y + \frac{d^2z}{dt^2} \vec{e}_z}_{\frac{\delta^2\vec{x}}{\delta t^2}} + \vec{\omega} \times \frac{\delta\vec{x}}{\delta t} + \frac{\delta\vec{\omega}}{\delta t} \times \vec{x} + \vec{\omega} \times \frac{\delta\vec{x}}{\delta t} + \vec{\omega} \times (\vec{\omega} \times \vec{x}) \\ &= \frac{\delta^2\vec{x}}{\delta t^2} + 2\vec{\omega} \times \frac{\delta\vec{x}}{\delta t} + \frac{\delta\vec{\omega}}{\delta t} \times \vec{x} + \vec{\omega} \times (\vec{\omega} \times \vec{x}). \end{aligned}$$

Sei  $\vec{R}$  der Vektor, der die Ursprünge der Koordinatensysteme verbindet. Also  $\vec{x}_I = \vec{x} + \vec{R}$

$$\begin{aligned} \frac{d^2\vec{x}_I}{dt^2} &= \frac{d^2\vec{x}}{dt^2} + \frac{d^2\vec{R}}{dt^2} \\ &= \frac{d^2\vec{x}}{dt^2} + \frac{\delta^2\vec{x}}{\delta t^2} + 2\vec{\omega} \times \frac{\delta\vec{x}}{\delta t} + \frac{\delta\vec{\omega}}{\delta t} \times \vec{x} + \vec{\omega} \times (\vec{\omega} \times \vec{x}) \\ &= \frac{F}{m}. \end{aligned}$$

Man erhält dann vier Korrekturterme, die als Scheinkräfte zu verstehen sind

$$m \frac{\delta^2\vec{x}}{\delta t^2} = \vec{F} - m \left[ \frac{d^2\vec{R}}{dt^2} + 2\vec{\omega} \times \vec{v} + \frac{\delta\vec{\omega}}{\delta t} \times \vec{x} + \vec{\omega} \times (\vec{\omega} \times \vec{x}) \right].$$

Diese sind

- a) Fliehkraft:  $\vec{F}_F = -m\vec{\omega} \times (\vec{\omega} \times \vec{x})$ . Sie ist senkrecht zu  $\vec{\omega}$ , falls  $\vec{\omega} = \vec{e}_z$

$$\begin{aligned} \vec{F}_F &= -m [\vec{\omega} (\omega \cdot \vec{x}) - \vec{x} \omega^2] \\ &= -m (\omega^2 z \vec{e}_z - \omega^2 x \vec{e}_x - \omega^2 y \vec{e}_y - \omega^2 z \vec{e}_z) \\ &= m\omega^2 (\vec{x} e_x + \vec{y} e_y) \\ &= m\omega^2 \vec{\rho}, \end{aligned}$$

mit  $\vec{\rho}$  dem Radialvektor in der  $(x, y)$ -Ebene.

- b) Corioliskraft:  $\vec{F}_C = -2m\vec{\omega} \times \vec{v}$ . Sie wirkt sich auf Körper aus, die sich in beschleunigten Systemen bewegen. Sie ist orthogonal zu  $\vec{\omega}$  und  $\vec{v}$ .
- c) Azimutalkraft:  $\vec{F}_A = -m\dot{\vec{\omega}} \times \vec{x}$ . Sie existiert nur, wenn sich  $\vec{\omega}$  ändert. Sie ist orthogonal zu  $\vec{x}$ . Falls  $\dot{\omega} = 0$  und  $\vec{\omega} = \text{const}$ , dann reduziert diese Kraft die Rotationsgeschwindigkeit ( $\vec{\omega} \times \vec{x}$ ) der Testmasse konstant zu halten.
- d) Translationskraft:  $\vec{F}_T = -m \frac{d^2\vec{R}}{dt^2}$ . Sie entsteht durch die Beschleunigung des Ursprungs des Koordinatensystems.

### 7.3.1 Beispiel: Flüssigkeit in rotierendem Eimer

Das Ziel ist die Bestimmung der Oberfläche der Flüssigkeit im Gleichgewicht mit  $\vec{\omega} = \text{const.}$ . Im rotierenden System ist auch  $\vec{v} = 0$ . Daraus folgt, dass  $\vec{F}_C = 0$ . Der Eimer hat keine Translationsbewegung, also  $\vec{F}_T = 0$ . Weil  $\vec{\omega}$  konstant ist, ist  $\vec{F}_A = 0$ . Es ist also nur die Fliehkraft und Gravitationskraft relevant. Im Gleichgewicht muss  $\vec{F}_F + \vec{F}_{\text{Grav}}$  senkrecht zur Flüssigkeit sein.

$\theta$  ist der Winkel zwischen der Tangente am Rand der Flüssigkeit und der  $x-y$ -Ebene,  $\rho$  ist der Abstand zwischen der  $z$ -Achse und dem Schnittpunkt der Flüssigkeit mit der  $x-y$ -Ebene. Aus

$$\tan \theta = \frac{dz(\rho)}{d\rho} = \frac{\omega^2 \rho}{g} \quad \Rightarrow \quad z(\rho) = \frac{1}{2} \frac{\omega^2 \rho^2}{g} + \text{const.}$$

folgt, dass die Oberfläche der Flüssigkeit eine Parabel sein muss.

### 7.3.2 Beispiel: Bewegung auf der Erde

Das Ziel ist eine Bewegungsgleichung in einem System  $S$ , das an der Erdoberfläche fixiert ist. Die Kraft  $\vec{F}$  in einem Inertialsystem  $S_I$  ist gegeben durch  $\vec{F} = m\vec{g} + \vec{F}'$ .  $\vec{F}'$  sind alle weiteren Kräfte außer der Erdanziehung selbst. Der Ursprung von  $S_I$  wird in den Erdmittelpunkt gelegt (hier wird die Bewegung der Erde um die Sonne vernachlässigt).

Der erste Schritt ist eine Transformation in das System  $S'$  mit dem Ursprung weiterhin im Erdmittelpunkt, aber mit einer Rotation  $\vec{\omega} = \vec{\omega}_E \approx \text{const.}$ . Mit  $\vec{R} = 0 = \dot{\vec{\omega}}$  folgt dann

$$m \frac{\delta^2 \vec{x}'}{\delta t^2} = \vec{F}' + m\vec{g} - m [2\vec{\omega}_E \times \vec{x} \vec{v}' + \vec{\omega}_E \times (\vec{\omega}_E \times \vec{x}')].$$

Der Ursprung des mitrotierenden Systems  $S$  liegt bei  $\vec{R}'_E$ , nahe der Erdoberfläche, mit  $\vec{x}' = \vec{x} + \vec{R}'_E$ . In mitrotierenden Koordinaten ist  $\vec{R}'_E = \text{const.}$ . Die Geschwindigkeit ist  $\vec{v} = \frac{\delta \vec{x}}{\delta t} = \frac{\delta \vec{x}'}{\delta t} = \vec{v}'$ , woraus folgt

$$m \frac{\delta^2 \vec{x}}{\delta t^2} = \vec{F}' + m\vec{g} - m \left[ 2\vec{\omega}_E \times \vec{v} + \vec{\omega}_E \times (\vec{\omega}_E \times (\vec{x}' + \vec{R}'_E)) \right].$$

Da  $|\vec{x}| \ll |\vec{R}'_E|$  und  $\omega_E = \frac{2\pi}{\text{Tag}}$  sehr klein ist, kann in guter Näherung geschrieben werden

$$\begin{aligned} m \frac{\delta^2 \vec{x}}{\delta t^2} &\approx \vec{F}' + m\vec{g} - m \left[ \underbrace{2\vec{\omega}_E \times \vec{v}}_{\text{Corioliskraft}} + \underbrace{\vec{\omega}_E \times (\vec{\omega}_E \times \vec{R}'_E)}_{\text{Fliehkraft}} \right] \\ &= \vec{F}' + m\vec{g} - 2m\vec{\omega}_E \times \vec{v} \qquad \qquad \qquad |\vec{g}_{\text{eff}} = \vec{g} - \vec{\omega}_E \times (\vec{\omega}_E \times \vec{R}'_E). \end{aligned}$$

$\vec{g}_{\text{eff}}$  steht senkrecht (nach Mittelung über große Längenskalen) zur Erdoberfläche. Der Winkel  $\theta$  zwischen  $\vec{\omega}_E$  und  $\vec{R}'_E$  ist  $90^\circ$  geographische Breite. Der Term  $|\vec{\omega}_E \times (\vec{\omega}_E \times \vec{R}'_E)| = \omega_E^2 R_E |\sin \theta|$  wird maximal für  $\theta = \frac{\pi}{2}$ , das heißt auf dem Äquator. Die Größe des Korrekturterms ist  $|\vec{\omega}_E \times (\vec{\omega}_E \times \vec{R}'_E)| = \omega_E^2 R_E |\sin \theta| \approx 0,035 |\sin \theta| \frac{\text{m}}{\text{s}^2}$ . Es liegt also eine Korrektur von  $\approx 0,35\%$

vor. Diese Korrektur zeigt radial von der Rotationsachse weg, daraus folgt, dass die Erde nicht ganz kugelförmig ist.

Im System  $S$  ist  $\vec{e}_z$  in  $-\vec{g}_{\text{eff}}$ -Richtung (also nach oben);  $\vec{e}_x$  ist Osten und  $\vec{e}_y$  ist Norden. Die Winkelgeschwindigkeit der Erde ist dann  $\vec{\omega}_E = \omega_E (\vec{e}_y \sin \theta + \vec{e}_z \cos \theta)$  und die Corioliskraft

$$\begin{aligned}\vec{F}_C &= -2m\vec{\omega}_E \times \vec{v} \\ &= -2m\omega_E \begin{pmatrix} 0 \\ \sin \theta \\ \cos \theta \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} v_{\text{Osten}} \\ v_{\text{Norden}} \\ v_{\text{nach oben}} \end{pmatrix} \\ &= 2m\omega_E \begin{pmatrix} \cos \theta v_{\text{Norden}} & -\sin \theta v_{\text{nach oben}} \\ -\cos \theta v_{\text{Osten}} \\ \sin \theta v_{\text{Osten}} \end{pmatrix}.\end{aligned}$$

Daraus ergeben sich folgende Zusammenhänge.

Richtung von $\vec{v}$	Ablenkung	
	Nordhalbkugel ( $\cos \theta > 0$ )	Südhalbkugel ( $\cos \theta < 0$ )
Nord	Ost	West
Süd	West	Ost
Ost	Süd und hoch	Nord und hoch
West	Nord und unten	Süd und unten
Oben	West	West
Unten	Ost	Ost

Für Richtung parallel zur Erdoberfläche gibt es eine Ablenkung auf der Nordhalbkugel und in die entgegengesetzte Richtung auf der Südhalbkugel.

### Beispiel 1: Passatwind

Heiße Luft steigt über den Äquator auf; kühlende Luft strömt von höheren Breiten nach. Dadurch entsteht ein Wind auf der Nordhalbkugel aus SW-Richtung und auf der Südhalbkugel aus NW-Richtung.

### Beispiel 2: Tiefdruckgebiet in nördlicher Hemisphäre

In Tiefdruckgebieten existiert eine Rotation gegen den Uhrzeigersinn. Dies ist auch der Ursprung von Tropenstürmen.

## 7.4 Bewegungsgleichung für rotierende starre Körper

In Hauptachsenkoordinaten ist der Drehimpuls

$$\vec{L} = \overleftrightarrow{I}_a \vec{\omega} \quad \Rightarrow \quad L_1 = I_1 \omega_1; L_2 = I_2 \omega_2; L_3 = I_3 \omega_3 \quad I_a = \text{const.}$$

Man definiert das Drehmoment

$$\vec{L} = \vec{N} = \begin{pmatrix} N_1 \\ N_2 \\ N_3 \end{pmatrix}$$

$$\frac{\delta \vec{L}}{\delta t} + \vec{\omega} \times \vec{L} = \frac{\delta}{\delta t} \left( \overleftarrow{I}_d \vec{\omega} \right) + \vec{\omega} \times \left( \overleftarrow{I}_d \vec{\omega} \right),$$

explizit mit  $\frac{\delta \vec{\omega}}{\delta t} = \dot{\vec{\omega}}$ . Also

$$N_a = I_a \dot{\omega}_a + \begin{pmatrix} \omega_1 \\ \omega_2 \\ \omega_3 \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} I_1 \omega_1 \\ I_2 \omega_2 \\ I_3 \omega_3 \end{pmatrix}$$

$$= I_a \dot{\omega}_a + \begin{pmatrix} \omega_2 \omega_3 (I_3 - I_2) \\ \omega_1 \omega_3 (I_1 - I_3) \\ \omega_1 \omega_2 (I_2 - I_1) \end{pmatrix}.$$

Daraus ergeben sich drei Gleichungen, auch Euler-Gleichungen

$$N_1 = I_1 \dot{\omega}_1 + \omega_2 \omega_3 (I_3 - I_2)$$

$$N_2 = I_2 \dot{\omega}_2 + \omega_1 \omega_3 (I_1 - I_3)$$

$$N_3 = I_3 \dot{\omega}_3 + \omega_1 \omega_2 (I_2 - I_1).$$

$\vec{N}, \vec{L}$  und  $\vec{\omega}$  sind definiert in einem Inertialsystem, sodass  $\vec{L} = \vec{N}, N_a, L_a$  Projektionen auf Achsen des Hauptachsensystems sind.

### 1. Anwendung

Ein rotierendes Massenpaar, an Enden eines masselosen Stabes, der mit  $\vec{\omega} = \text{const.}$  rotiert.  $\vec{e}_z$  ist in Richtung des Stabes also ist  $I_3 = 0$ .  $\vec{e}_x$  und  $\vec{e}_y$  gehen durch den Mittelpunkt des Stabes und stehen senkrecht zum Stab; also  $I_1 = I_2 = 2m \left(\frac{l}{2}\right)^2 = m \frac{l^2}{2}$ . Man wählt  $\vec{e}_y \cdot \vec{\omega} = 0$ , also

$$\vec{\omega} = \omega \begin{pmatrix} \sin \theta \\ 0 \\ \cos \theta \end{pmatrix},$$

mit  $\theta$  dem Winkel zwischen  $\vec{e}_z$  und der Rotationsachse. Setzt man mit  $\dot{\omega}_a = 0$  in die Euler-Gleichungen ein, folgt

$$N_1 = 0$$

$$N_2 = \omega \sin \theta \cdot \omega \cos \theta \cos \left( m \frac{l^2}{2} - 0 \right) = \frac{1}{4} m \omega^2 l^2 \sin 2\theta$$

$$N_3 = 0.$$

Bei einer Rotation um die Hauptachse, also  $\theta = 0 \vee \theta = \frac{\pi}{2}$  braucht es kein externes Drehmoment, um die Rotation stabil zu halten.

## 2. Anwendung

Hier wird nach dieser stabilen Rotation ohne externes Drehmoment gesucht, also  $\vec{v}\vec{\omega} = \vec{N} = 0$ . Sei  $I_1 > I_2 > I_3$ , das heißt alle ungleich. Sind  $\omega_1\omega_2 = \omega_1\omega_3 = \omega_2\omega_3 = 0$ , dann muss der Körper um die Hauptachse rotieren. Nicht alle dieser Rotationen sind unempfindlich gegen kleine Störungen.

Allgemein gilt  $\vec{N} = 0$ , damit

$$\begin{aligned}\dot{\omega}_1 &= \frac{I_2 - I_3}{I_1} \omega_2 \omega_3 = r_1 \omega_2 \omega_3 & r_1 &= \frac{I_2 - I_3}{I_1} \\ \dot{\omega}_2 &= -\frac{I_1 - I_3}{I_2} \omega_1 \omega_3 = -r_2 \omega_1 \omega_3 & r_2 &= \frac{I_1 - I_3}{I_2} \\ \dot{\omega}_3 &= \frac{I_1 - I_2}{I_3} \omega_1 \omega_2 = r_3 \omega_1 \omega_2 & r_3 &= \frac{I_1 - I_2}{I_3}\end{aligned}$$

**Fall a**, mit  $|\omega_1| \gg |\omega_2|, |\omega_3|$  als Anfangsbedingungen. Daraus folgt

$$\begin{aligned}\dot{\omega}_1 &\approx 0 \\ \dot{\omega}_2 &= -r_2 \omega_1 \omega_3 \\ \dot{\omega}_3 &= r_3 \omega_1 \omega_2.\end{aligned}$$

Die Gleichungen um  $\dot{\omega}_2$  und  $\dot{\omega}_3$  sind gekoppelte, lineare Differenzialgleichungen erster Ordnung. Mit dem Ansatz  $\omega_a(t) = A_a e^{\lambda t}$ , mit  $a = 2, 3$  und  $A_a, \lambda \in \mathbb{C}$ , folgt

$$A_2 \lambda = -r_2 \omega_1 A_3 \quad A_3 \lambda = r_3 \omega_1 A_2.$$

Um das Verhältnis von  $A_2$  und  $A_3$  zu bestimmen, werden die Gleichungen dividiert

$$\frac{A_2}{A_3} = -\frac{r_2}{r_3} \frac{A_3}{A_2} \quad \frac{A_2}{A_3} = \pm i \sqrt{\frac{r_2}{r_3}} = -\frac{r_2 \omega_1}{\lambda} \quad \lambda = \pm i \omega_1 \sqrt{r_2 r_3}.$$

Daraus folgt, dass ein Oszillator mit fester Amplitude stabil ist.

**Fall b**, mit  $|\omega_2| \gg |\omega_1|, |\omega_3|$ , als Anfangsbedingungen. Daraus folgt

$$\begin{aligned}\dot{\omega}_1 &= r_1 \omega_2 \omega_3 \\ \dot{\omega}_2 &\approx 0 \\ \dot{\omega}_3 &= r_3 \omega_1 \omega_2.\end{aligned}$$

Mit dem Ansatz  $\omega_a(t) = A_a e^{\lambda t}$  mit  $a = 1, 3$  und  $A_a, \lambda \in \mathbb{R}$ , folgt direkt für das Verhältnis

$$\frac{A_1}{A_3} = \frac{r_1}{r_3} \frac{A_3}{A_1} \quad \frac{A_1}{A_3} = \pm \sqrt{\frac{r_1}{r_3}} \quad \lambda = \mp \omega_2 \sqrt{r_1 r_3}.$$

Für  $\lambda > 0$  ergibt dieser Ausdruck eine instabile Rotation.

**Fall c**, mit  $|\omega_3| \gg |\omega_1|, |\omega_2|$  ist identisch mit Fall a, also stabil.

## 8 Gravitation und Kosmologie

Der Ausgangspunkt für dieses Kapitel ist das dritte Newton'sche Gesetz

$$\vec{F}_{2 \rightarrow 1} = -\vec{F}_{1 \rightarrow 2} = -G_N m_1 m_2 \frac{\vec{x}_1 - \vec{x}_2}{|\vec{x}_1 - \vec{x}_2|^3}.$$

Ein äquivalenter Ausdruck ist über die potentielle Energie eines 2-Körper Systems

$$V = -G_N m_1 m_2 \frac{1}{|\vec{x}_1 - \vec{x}_2|}. \quad (8.1)$$

Bislang wird von  $m_1$  und  $m_2$  als Punktmassen ausgegangen. Himmelskörper sind allerdings nicht punktförmig.

Newtons Theorem besagt, dass die gravitative Anziehung einer kugelsymmetrischen Massenverteilung, außerhalb dieser Verteilung, genau gleich der Anziehung, einer gleichen Punktmasse im Zentrum dieser Kugel ist. Innerhalb einer kugelsymmetrischen, massiven Schale wirkt keine Gravitationskraft ausgehend von dieser Schale.

Man definiert das Potential

$$\Phi(\vec{x}) = -\frac{G_N M}{|\vec{x} - \vec{x}_P|}, \quad (8.2)$$

für eine Punktmasse  $M$  bei  $\vec{x}_P$ . Für einen Testkörper  $m$  gilt das Potential

$$V = m\Phi. \quad (8.3)$$

(8.2) ist linear in  $M$ , also gilt für eine kontinuierliche Massenverteilung

$$\Phi(\vec{x}) = -G_N \int d^3x_P \frac{\rho(\vec{x}_P)}{|\vec{x} - \vec{x}_P|}. \quad (8.4)$$

Sei eine Kugelschale mit konstanter Dichte um den Ursprung. Die Masse der Kugelschale ist  $M$  und die Masse pro Fläche ist  $\sigma = \frac{M}{4\pi R^2}$  (8.5). Der erste Schritt ist die Berechnung des Potentials des Rings. Die Fläche ist

$$A(\theta) = 2\pi \underbrace{R \sin \theta}_{\text{Radius Ring}} \underbrace{R d\theta}_{\text{Dicke Ring}} = 2\pi R^2 \sin \theta d\theta, \quad (8.6)$$

mit

$$\begin{aligned} dM &= 2\pi R^2 \sin \theta d\theta \sigma \\ &= \frac{2\pi R^2 \sin \theta d\theta M}{4\pi R^2} \\ &= \frac{M}{2} \sin \theta d\theta \end{aligned} \quad (8.7)$$



und dem Abstand  $\vec{r}$  der Testmasse zur Kugelschale aus (8.6)

$$r^2 = x^2 + R^2 - 2xR \cos \theta \quad \vec{r} = \vec{x} - \vec{R} \quad \Rightarrow 2r \, dr = 2xR \sin \theta \, d\theta.$$

Daraus folgt

$$dM = \frac{M}{2} \frac{r \, dr}{xR}. \quad (8.8)$$

Der Beitrag des Rings ist dann

$$d\Phi \stackrel{(8.2)}{=} -G_N \frac{dM}{r} = -G_N \frac{M \, dr}{2xR}. \quad (8.9)$$

Der Beitrag der Kugelschale ist

$$\Phi(\vec{x}) = -\frac{G_N M}{2|\vec{x}|R} \int_{r_{\min}}^{r_{\max}} dr = -\frac{G_N M}{2|\vec{x}|R} (r_{\max} - r_{\min}) \quad (8.10)$$

Dabei ist  $r_{\max} = |\vec{x}| + R$  (8.11.a) (dies gilt auch innerhalb der Kugel).  $r_{\min}$  teilt sich auf in

$$r_{\min} \begin{cases} |\vec{x}| - R, & |\vec{x}| > R \\ R - |\vec{x}|, & |\vec{x}| < R \end{cases} = ||\vec{x}| - R| \quad (8.11.b)$$

Damit ist das Potential

$$\begin{aligned} \Phi(\vec{x}) &= \frac{-G_N M}{2|\vec{x}|R} \left( |\vec{x}| + R \begin{cases} -|\vec{x}| + R, & |\vec{x}| > R \\ -R + |\vec{x}|, & |\vec{x}| < R \end{cases} \right) \\ &= \begin{cases} -\frac{G_N M}{|\vec{x}|}, & |\vec{x}| > R \\ -\frac{G_N M}{R}, & |\vec{x}| < R \end{cases}. \end{aligned} \quad (8.12)$$

Der erste Fall ist für Punktmassen im Ursprung; der zweite Fall ist konstant also  $\vec{F}_G = 0$  mit  $\vec{F}_G = -m \vec{\nabla} \Phi$  (8.12).

## 8.1 Gezeitenkräfte

Aber, ausgedehnte Körper in externen Gravitationsfeldern spüren Gezeitenkräfte. Betrachte ein 2-Körper System und die wirkenden Gezeiten auf Körper  $B$ . Für Kugelsymmetrie gilt, dass die Beschleunigung des Mittelpunktes  $\vec{a}_B = \vec{g}(\vec{x}_c)$  gleich der gravitativen Beschleunigung einer gleichen Punktmasse bei  $\vec{x}_c$ . Für Koordinatensysteme, die sich mit  $B$  bewegen, gilt

$$\vec{g}_{\text{eff}} = \vec{g}(\vec{x}) - \vec{a}_B = \underbrace{\vec{g}_{\text{selbst}}(\vec{x})}_{\text{Effekt von } B \text{ auf Testmasse, } = 0 \text{ bei } \vec{x} = \vec{x}_c} + \underbrace{(\vec{g}_{\text{ext}} - \vec{a}_B)}_{\text{Gezeiten}}. \quad (8.13)$$

Daraus kann man herleiten, dass es zu jeder Zeit zwei mal „Flut“ und zwei mal „Ebbe“ auf Körper  $B$  geben muss. Am Punkt auf der Oberfläche von  $B$  der  $A$  (außerhalb des Körpers  $B$ ) am nächsten ist, gilt:  $|\vec{g}_{\text{ext}}| > |\vec{a}_B|$ , damit gibt es eine Kraft in Richtung von  $A$ . Außerdem ist die Fliehkraft durch den Orbit von  $B$  minimal, es gibt also eine Scheinkraft in Richtung von  $A$ . Dies ist die „Flut“.

Am Punkt auf der Oberfläche von  $B$ , der  $A$  am fernsten ist, gilt:  $|\vec{g}_{\text{ext}}| < |\vec{a}_B|$ , damit gibt es eine Kraft, die von  $A$  weg zeigt. Ist die Fliehkraft des Orbits größer als am Zentrum dann zeigt sie von  $A$  weg.

Quantitativ kann die Rotation von  $B$  um sich selbst ignoriert werden. Hier werden die Gezeitenkräfte der fernen Masse  $M_A$  behandelt. Es werden folgende Vektoren definiert

$$\vec{x} := \text{Abstand von Mittelpunkt zum Rand von } B \quad (8.14.a)$$

$$\vec{x}_B := \text{Koord. Ursprung zu Mittelpunkt von } B$$

$$\vec{x}_P := \text{Koord. Ursprung zum Rang von } B$$

$$\vec{x}_M := \text{Koord. Ursprung zu } M_A$$

$$\vec{R} := \vec{x}_B - \vec{x}_M \quad (8.14.b)$$

$$\vec{d} := \vec{x}_P - \vec{x}_M = \vec{R} + \vec{x}. \quad (8.14.c)$$

Die Bewegungsgleichung der Testmasse bei  $\vec{x}_P$ , bzw. die Bewegungsgleichung im Zentrum von  $B$  ist dann

$$\ddot{\vec{x}}_P = -G_N \left[ \frac{M_B \hat{\vec{x}}}{|\vec{x}|^2} + \frac{M_A \hat{\vec{d}}}{|\vec{d}|^2} \right]. \quad (8.15.a)$$

Die Bewegungsgleichung im Zentrum von  $B$  ist

$$\ddot{\vec{x}}_B = -G_N \frac{M_A \hat{\vec{R}}}{R^2}. \quad (8.15.b)$$

Aus (8.14.a) folgt

$$\begin{aligned} \ddot{\vec{x}} &= \ddot{\vec{x}}_P - \ddot{\vec{x}}_B \\ &= -G_N \left[ \frac{M_B \hat{\vec{x}}}{|\vec{x}|^2} + M_A \left( \frac{\hat{\vec{d}}}{|\vec{d}|^2} - \frac{\hat{\vec{R}}}{|\vec{R}|^2} \right) \right]. \end{aligned} \quad (8.16)$$

Die Gezeitenkräfte sind

$$\begin{aligned}
 \frac{\hat{\vec{d}}}{|\vec{d}|^2} - \frac{\hat{\vec{R}}}{|\vec{R}|} &= \frac{\vec{d}}{|\vec{d}|^3} - \frac{\vec{R}}{|\vec{R}|} \\
 &\stackrel{(8.14.c)}{=} \frac{\vec{R} + \vec{x}}{|\vec{d}|^3} - \frac{\vec{R}}{|\vec{R}|^3} \\
 &= \vec{R} \left( \frac{1}{|\vec{d}|^3} - \frac{1}{|\vec{R}|^3} \right) + \frac{\vec{x}}{|\vec{d}|^3}.
 \end{aligned} \tag{8.17}$$

Daraus folgt

$$(8.14.c) = |\vec{d}|^2 = |\vec{R}|^2 + |\vec{x}|^2 + 2\vec{x} \cdot \vec{R} \Rightarrow |\vec{d}| = |\vec{R}| \left[ 1 + \frac{2\vec{x} \cdot \vec{R}}{|\vec{R}|^2} + \frac{|\vec{x}|^2}{|\vec{R}|^2} \right]^{\frac{1}{2}}.$$

Da  $|\vec{R}| \gg |\vec{x}|$  ist  $|\vec{d}| \approx |\vec{R}| + \frac{\vec{x} \cdot \vec{R}}{|\vec{R}|}$  (8.18). Daraus folgt

$$\begin{aligned}
 |\vec{d}|^3 &\approx |\vec{R}|^3 \left( 1 + \frac{3\vec{R} \cdot \vec{x}}{|\vec{R}|^2} \right) + O\left(\frac{|\vec{x}|^2}{|\vec{R}|^2}\right) \\
 \frac{1}{|\vec{d}|^3} &\approx \frac{1}{|\vec{R}|^3} \left( 1 - \frac{3\vec{x} \cdot \vec{R}}{|\vec{R}|^2} \right).
 \end{aligned} \tag{8.19}$$

Man setzt dann in (8.17) ein, also

$$\begin{aligned}
 \frac{\hat{\vec{d}}}{|\vec{d}|^2} - \frac{\hat{\vec{R}}}{|\vec{R}|^2} &\approx \frac{\vec{R}}{|\vec{R}|^3} \left( 1 - \frac{3\vec{x} \cdot \vec{R}}{|\vec{R}|^2} - 1 \right) + \frac{\vec{x}}{|\vec{R}|^3} \\
 &= \frac{1}{|\vec{R}|^3} \left[ \vec{x} - 3\hat{\vec{R}}(\hat{\vec{R}} \cdot \vec{x}) \right].
 \end{aligned} \tag{8.20}$$

Die Gezeitenkraft fällt mit der dritten Potenz des Abstandes zur externen Masse ab und steigt linear mit dem Abstand zum Mittelpunkt von „Körper  $B$ “ an. Zur Bestimmung der Gezeitenkräfte wird ein **effektives Potential** benötigt. Indem man (8.20) in (8.16) einsetzt, folgt

$$\begin{aligned}
 \ddot{\vec{x}} &= -G_N \left[ \frac{M_B \vec{x}}{|\vec{x}|^2} + M_A \left( \frac{\hat{\vec{d}}}{|\vec{d}|^2} - \frac{\hat{\vec{R}}}{|\vec{R}|^2} \right) \right] \\
 &\approx -G_N \left[ \frac{M_B \vec{x}}{|\vec{x}|^2} + \frac{M_A}{|\vec{R}|^3} \left( \vec{x} - 3\hat{\vec{R}}(\hat{\vec{R}} \cdot \vec{x}) \right) \right].
 \end{aligned}$$

Dann kann das Potential durch  $\ddot{\vec{x}} = -\vec{\nabla}_{\vec{x}} \Phi(\vec{x})$ , mit

$$\Phi = -\frac{G_N M_B}{|\vec{x}|} - \frac{G_N M_A}{|\vec{R}|^3} \left[ \frac{3}{2} (\hat{\vec{R}} \cdot \vec{x})^2 - \frac{1}{2} |\vec{x}|^2 \right].$$

Im Gleichgewicht ist die Oberfläche von  $B$  bestimmt durch  $\Phi = \text{const.}$ . Da sich die Gezeiten im Mittel gleich sind, gilt  $\Phi = -\frac{G_N M_B}{R_B}$  mit  $R_B$  dem Radius von  $B$  ohne Gezeiten ( $\frac{M_A}{|\vec{R}|^3} \rightarrow 0$ ). Daraus folgt

$$\begin{aligned} -\frac{G_N M_B}{|\vec{x}|} - \frac{G_N M_A}{|\vec{R}|^3} \left[ \frac{3}{2} \left( \hat{\vec{R}} \cdot \vec{x} \right)^2 - \frac{1}{2} |\vec{x}|^2 \right] &\stackrel{!}{=} -\frac{G_N M_B}{R_B} \\ \frac{M_B}{R_B} - \frac{M_B}{|\vec{x}|} &= \frac{M_A}{|\vec{R}|^3} [\dots] \\ \frac{M_B (|\vec{x}| - R_B)}{R_B |\vec{x}|} &= \frac{M_A}{|\vec{R}|^3} [\dots] \\ |\vec{x}| - R_B &= \frac{M_A R_B |\vec{x}|}{M_B |\vec{R}|^3} \left[ \frac{3}{2} \left( \hat{\vec{R}} \cdot \vec{x} \right)^2 - \frac{1}{2} |\vec{x}|^2 \right]. \end{aligned}$$

Der maximale Gezeitenhub ist die Differenz zwischen Ebbe und Flut, also

$$\Delta h \approx \frac{3}{2} \frac{M_A}{M_B} \frac{R_B^4}{R^3}. \quad (8.21)$$

Auf der Erde ist das explizit (ausgelöst durch)  $\Delta h_{\text{Mond}} \approx 2,2 \Delta h_{\text{Sonne}} \approx 0,56 \text{ m}$ . Durch lokale Topographie kann  $\Delta h$  auch kleiner oder größer werden.

### 8.1.1 Effekt der Gezeiten auf Himmelskörper

Durch Gezeiten entsteht Reibung, wodurch die Rotation von Himmelskörpern verlangsamt wird. Durch den Effekt **tidal lock** zeigt z.B. immer nur eine Seite des Mondes zur Erde (oder des Merkurs zur Sonne). Durch Gezeitenkräfte verlängern sich auch die Tage auf der Erde um  $\frac{1 \text{ h}}{10^8 \text{ yr}}$ . Des Weiteren können sich Himmelskörper aufheizen.

## 8.2 Anwendung des Gravitationsgesetzes in Forschung

Systeme mit mehr als zwei Körpern müssen im Allgemeinen numerisch behandelt werden. Beispiele dafür sind

### Planetensysteme

In Planetensystemen „wackelt“ das Zentralgestirn. Die Geschwindigkeit um den Schwerpunkt für eine Kreisbahn ist

$$\begin{aligned} v &= \frac{2\pi r_{\text{Stern}}}{\tau} \quad r_{\text{Stern}} = r_{\text{Planet}} \frac{m_{\text{Planet}}}{m_{\text{Stern}}} \\ &\approx \frac{2\pi r_P m_P \sqrt{G_N m_S}}{m_S \cdot 2\pi r_P^{3/2}} \\ &= m_P \sqrt{\frac{G_N}{m_S r_P}}. \end{aligned}$$

Dieser Effekt wird auch für die Suche nach Exoplaneten verwendet. Ein weiterer Effekt ist die Perihelverschiebung.

### Dynamik von Sternensystemen

Effekte die zu beobachten sind, sind das „abdampfen“ von hauptsächlich leichteren Planeten und die „Virialisierung“ ( $\langle E_{\text{kin}} \rangle = -\frac{1}{2} \langle V \rangle$ ) von gebundenen Körpern im  $\frac{1}{r}$ -Potential. Dies gilt auch für die totale Energie,  $\langle E_{\text{kin,tot}} \rangle = -\frac{1}{2} \langle V_{\text{tot}} \rangle$  (8.22). In der Astronomie wird das zeitliche Mittel durch das „Ensemble-Mittel“ ersetzt, also

$$\langle E_{\text{kin}} \rangle = \frac{1}{N} \sum_{i=1}^N \frac{1}{2} m_i v_i^2 \quad \langle V \rangle = \frac{1}{2} \sum_i V_i \quad \Rightarrow \quad \langle E_{\text{kin}} \rangle \approx -\frac{1}{4} \langle V \rangle,$$

da  $\sum_{i=1}^N V_i = 2V_{\text{tot}}$ , weil jedes Paar zwei mal zählt. Zwicky hat diese Methode 1933 auf das Coma-Supercluster angewandt und hat beobachtet, dass  $|V|$  viel größer als die Summe der Beiträge der sichtbaren Materie in den Galaxien ist. Diese Beobachtung lies ihn „Dunkle Materie“ postulieren. Sie ist dominierend bei der Entstehung von Strukturen (vor Allem Galaxien).

## 9 Der anharmonische Oszillator

Der anharmonische Oszillator ist ein Paradebeispiel eines (einfachen nicht linearen Systems) das zur Illustration etlicher Techniken und Phänomenen benutzt werden kann.

### 9.1 anharmonischer Oszillator mit beliebiger potentieller Energie

Betrachte eine eindimensionale, reibungsfreie Bewegung in einem konservativen Kraftfeld, beschrieben durch potentielle Energie  $V$  (totale Energie ist erhalten)

$$\begin{aligned} E &= \frac{1}{2}m\dot{x}^2 + V(x) \\ \dot{x} &= \pm \sqrt{\frac{2}{m}(E - V(x))}. \end{aligned} \quad (9.1)$$

Dies ist eine Bewegungsgleichung erster Ordnung. Aus (9.1) folgt, dass nur Gebiete mit  $V(x) \leq E$  erlaubt sind. Gebiete sind hier Flächen, bei denen ein gewisses  $E$  in dem  $V(x)$ - $x$ -Koordinatensystem größer als  $V(x)$  zwischen zwei Stellen  $x_1$  und  $x_2$  ist.

Falls  $\dot{x}(0) > 0$  und  $\dot{x}(t) > 0 \forall t$ , bewegen sich alle Teilchen nach  $x \rightarrow \infty$ .

Falls  $\dot{x}(0) < 0$ , bewegen sich alle Teilchen bis zu der Stelle, an der  $V(x) > E$ . Dann dreht die Bewegung um (Wendepunkt), da

$$\dot{x} = \frac{dx}{dt} = \pm \sqrt{\frac{2}{m}(E - V)} \quad \Rightarrow \quad t = \pm \int_{x(0)}^{x(t)} \frac{1}{\sqrt{\frac{2}{m}(E - V)}} dx. \quad (9.2)$$

Der Wendepunkt wird erreicht nach

$$\tau = \int_{x(V>E)}^{x(0)} \frac{1}{\sqrt{\frac{2}{m}(E - V)}} dx.$$

Befinden sich Teilchen zwischen zwei Stellen,  $x_1$  und  $x_2$ , bei denen  $V > E$ , dann schwingen sie in dem Bereich hin und her, mit  $\dot{x}(x_1) = \dot{x}(x_2)$ . Es gibt also zwei Wendepunkte. Die Bewegung ist hier periodisch da  $\dot{x}$  nur eine Funktion von  $x$  ist. Die Periode ist  $2\tau$ , also die Zeit, um von  $x_1$  zu  $x_2$  zu kommen.

$$2\tau \stackrel{(9.2)}{=} 2 \int_{x_1}^{x_2} \frac{1}{\sqrt{\frac{2}{m}(E - V)}} dx = \sqrt{2m} \int_{x_1}^{x_2} \frac{1}{\sqrt{E - V}} dx = \tau. \quad (9.3)$$

Dies ist ein exaktes Ergebnis (aber der Integrand ist nicht notwendigerweise analytisch berechenbar, selbst wenn  $V$  bekannt ist).

Beachte, der Integrand divergiert an den Endpunkten, aber das Integral muss existieren. Für  $x \approx x_0$  kann das Potential oft mit einer Parabel genähert werden. Man wählt sich dazu

die Koordinate  $x_0 = 0$  und approximiert

$$V(x) = V(0) + \underbrace{V'(0)x}_{=0} + \frac{1}{2}V''(0)x^2 + \frac{1}{6}V'''(0)x^3 + \dots \quad (9.4)$$

Die Approximation durch eine Parabel ist also in Ordnung, solange

$$V''(0) \gg \frac{1}{3}|V'''(0)x|, \frac{1}{12}V''''(0)x^2, \dots \quad (9.5)$$

Beachte, dass möglicherweise  $V''(0) = 0$ . Dann ist der anharmonische Oszillator **inhärent**.

### 9.1.1 Beispiel: Masse zwischen zwei Federn

Eine Masse  $m$  ist zwischen zwei Federn der Länge  $l$  befestigt. Die Federn sind jeweils am anderen Ende an einer vertikalen Wand befestigt.  $m$  kann also nach links und rechts, sowie nach oben und unten (in  $x$  Richtung) schwingen. Sei  $l_0$  die Ruhelage jeder Feder. Die Potentielle Energie in  $\pm x$ -Richtung ist

$$V(x) = 2 \cdot \frac{1}{2}k \left[ \underbrace{\sqrt{l^2 + x^2}}_{\text{Länge der Feder}} - l_0 \right]^2.$$

Sei  $x^2 \ll l^2$  dann  $k \cdot \left( l\sqrt{1 + \frac{x^2}{l^2}} - l_0 \right)^2 \approx k \left[ l \left( 1 + \frac{x^2}{2l^2} \right) - l_0 \right]^2$ . Für  $l \neq l_0$  ist

$$V(x) \approx k \left[ (l - l_0)^2 + \frac{x^2}{l} (l - l_0) + O\left(\frac{x^4}{l^2}\right) \right].$$

Dieser Term erlaubt eine harmonische Schwingung für  $\frac{x^4}{l^2} \ll \frac{x^2}{l} (l - l_0)$ , das heißt  $x^2 \ll l(l - l_0)$ . Für  $l = l_0$  gilt

$$V(x) \approx k \frac{x^4}{4l^2}.$$

Dieses Potential ist inhärent anharmonisch, selbst für ideale Federn.

Das System ist **hart** (oder **weich**), falls eine Korrektur zur linearen Kraft diese vergrößert (oder verkleinert).

Für  $V'''(0) = 0$ , z.B. für symmetrische Funktionen  $V(x) = V(-x)$ :

Das System ist hart für  $V''''(0) > 0$ .

Das System ist weich für  $V''''(0) < 0$ .

Für  $V'''(0) > 0$ :

Das System ist hart für  $x > 0$ .

Das System ist weich für  $x < 0$ .

Für  $V'''(0) < 0$ :

Das System ist hart für  $x < 0$ .

Das System ist weich für  $x > 0$ .

Solange ein analytischer Ausdruck für  $V(x)$  existiert und Reibung vernachlässigt werden kann, erlaubt Gleichung (9.1) die Bestimmung des **Phasendiagramms**  $\dot{x}(x)$ . In einigen Fällen ist eine exakte „analytische“ Lösung möglich.

### 9.1.2 Beispiel: Mathematisches Pendel

Eine Punktmasse  $m$  hängt an masselosem Stab der Länge  $l$  im Schwerfeld der Erde. Die Bewegungsgleichungen sind [hier Formeln aus Kapitel 5]. Der Drehimpuls für die Rotation um den Aufhängepunkt (also den Ursprung)

$$\begin{aligned}\vec{L} &= \vec{N} \\ \frac{d}{dt} I \vec{\omega} &= \vec{l} \times m \vec{g}.\end{aligned}$$

Daraus folgt

$$\omega = \dot{\theta} \quad I_{zz} = l^2 m \quad \vec{l} \times \vec{g} = l g \sin \theta,$$

also

$$\begin{aligned}l^2 m \ddot{\theta} &= -m g l \sin \theta \\ \ddot{\theta} + \omega_0^2 \sin \theta &= 0 \text{ mit } \omega_0^2 = \sqrt{\frac{g}{l}}.\end{aligned}\tag{9.6}$$

Für  $\theta \ll 1$  und  $\sin \theta \approx \theta$  existiert eine harmonische Schwingung mit der Periode  $\tau = \frac{2\pi}{\omega_0} = 2\pi\sqrt{\frac{l}{g}}$ .

Für endliche  $\theta$  benutzt man  $E_{\text{kin}} + V = E = \text{const.}$

$$E_{\text{kin}} = \frac{1}{2} I_{zz} \omega^2 = \frac{1}{2} m l^2 \dot{\theta}^2 \tag{9.8.a}$$

$$v = m g l (1 - \cos \theta) = 2 m g l \sin^2 \frac{\theta}{2}. \tag{9.8.b}$$

Für die Anfangsbedingungen sei  $\theta(t_0 = 0) = \theta_0, \dot{\theta}(t_0 = 0) = 0 \Rightarrow E_{\text{kin}}(t_0 = 0) = 0, v(t_0 = 0) = E = m g (1 - \cos \theta) = 2 m g l \sin^2 \frac{\theta}{2}$  (9.9). Aus (9.8.b) und (9.1.2) folgt

$$\begin{aligned}\frac{1}{2} m l \dot{\theta}^2 &= 2 m g l \left( \sin^2 \frac{\theta_0}{2} - \sin^2 \frac{\theta}{2} \right) \\ \dot{\theta} &= \pm 2 \omega_0 \sqrt{\sin^2 \frac{\theta_0}{2} - \sin^2 \frac{\theta}{2}}.\end{aligned}\tag{9.10}$$



Offensichtlich braucht man  $|\sin \frac{\theta}{2}| \leq |\sin \frac{\theta_0}{2}|$ , also  $|\theta| \leq \theta_0$ .

Eine Periode ist dann

$$\begin{aligned}\tau &= 4x \\ &= \frac{4}{2\omega_0} \int_0^{\theta_0} \frac{1}{\sqrt{\sin^2 \frac{\theta_0}{2} - \sin^2 \frac{\theta}{2}}} d\theta.\end{aligned}$$

Man substituiert  $z = \frac{\sin \theta/2}{\sin \theta_0/2} \in [-1, 1]$ ,  $k = \sin \frac{\theta_0}{2} = \text{const.}$

$$\begin{aligned}\frac{dz}{d\theta} &= \frac{1}{2k} \cos \frac{\theta}{2} = \frac{\sqrt{1-k^2 z^2}}{2k} & |\cos \frac{\theta}{2}| > 0 \forall \theta \in [-\pi, \pi] \\ \tau &= \frac{2}{\omega_0} \int_0^1 \frac{2k}{\sqrt{1-k^2 z^2}} \frac{1}{\sqrt{k^2 - k^2 z^2}} dz \\ &= \frac{4}{\omega_0} \int_0^1 \frac{1}{\sqrt{1-k^2 z^2} \sqrt{1-z^2}} dz.\end{aligned}\tag{9.11}$$

Dieser Term ist ein elliptisches Integral erster Ordnung. Für  $|k| = |\sin \frac{\theta_0}{2}| \leq 1$  existiert eine Taylorentwicklung in  $k$

$$\begin{aligned}\frac{1}{\sqrt{1-k^2 z^2}} &= 1 + \frac{k^2 z^2}{2} + \frac{3k^4 z^4}{6} + \dots \\ \tau &= \frac{4}{\omega_0} \int_0^1 \frac{1}{\sqrt{1-z^2}} \left( 1 + \frac{k^2 z^2}{2} + \frac{3k^4 z^4}{6} + \dots \right) dz \\ &= \frac{4}{\omega_0} \left[ \arcsin z + \frac{k^2}{2} \left( -\frac{z}{2} \sqrt{1-z^2} + \frac{1}{2} \arcsin z \right) \right. \\ &\quad \left. + \frac{3k^4}{64} \left( 3 \arcsin z - 2z^3 \sqrt{1-z^2} - 3z \sqrt{1-z^2} \right) \right] \Big|_0^1 \\ &= \frac{4}{\omega_0} \left( \frac{\pi}{2} + \frac{k^2 \pi}{4} + \frac{9k^4 \pi}{64} \right) \\ &= \frac{2\pi}{\omega_0} \left( 1 + k^2 + \frac{9k^4}{64} + O(k^6) \right)\end{aligned}\tag{9.12}$$

$$k^2 = \sin^2 \frac{\theta}{2} \approx \left( \frac{\theta_0}{2} - \frac{1}{6} \left( \frac{\theta_0}{2} \right)^2 + \dots \right)^2 = \frac{\theta_0^2}{4} - \frac{\theta_0}{48} + O(\theta_0^6)$$

$$k^4 \approx \frac{\theta_0^4}{16}$$

$$\begin{aligned}\tau &= \frac{2\pi}{\omega_0} \left[ 1 + \frac{\theta_0^2}{16} + \theta_0^4 \left( -\frac{1}{4} \frac{1}{48} + \frac{9}{64} \frac{1}{16} \right) \right] + O(\theta_0^6) \\ &= \frac{2\pi}{\omega_0} \left[ 1 + \frac{\theta_0^2}{16} + \frac{11}{3072} \theta_0^4 + O(\theta_0^6) \right].\end{aligned}\tag{9.13}$$

$\tau$  konvergiert ziemlich schnell. Beachte, das exakte Resultat für  $\tau$  divergiert für  $\theta \rightarrow \frac{\pi}{2}$ .

## 9.2 Störungstheoretische Behandlung

Die Idee ist, die nicht linearen Terme und Bewegungsgleichungen als Störung zu behandeln. Man entwickelt im entsprechenden kleinen Parameter. Sei

$$V(x) = \frac{1}{2}kx^2 + \frac{1}{3}m\lambda x^3. \quad (9.15)$$

Die Bewegungsgleichung ist dann

$$\begin{aligned} m\ddot{x} + kx - m\lambda x^2 &= 0 \\ \ddot{x} + \omega_0^2 x - \lambda x^2 &= 0, \end{aligned} \quad (9.15.a)$$

mit  $\omega_0 = \sqrt{\frac{k}{m}}$  (9.15.b). Die nichtlinearen Terme sind klein, falls  $\omega_0^2 \gg |\lambda x|$ . Für  $\lambda = 0$   $x_{\max}$  aus  $\frac{1}{2}kx_{\max}^2 = E$  mit

$$x_{\max} = \sqrt{\frac{2E}{k}}. \quad (9.16)$$

Die Störung ist klein, falls  $|\lambda| \ll \frac{\omega_0^2}{x_{\max}} = \frac{k}{m\sqrt{2E/k}} = \frac{1}{m}\sqrt{\frac{k^3}{2E}}$ .

Der **Entwicklungsparameter** ist

$$\varepsilon = \lambda m \sqrt{\frac{2E}{k^3}} = \frac{\lambda x_{\max}}{\omega_0^2} \propto \lambda. \quad (9.17)$$

Der Entwicklungsparameter ist einheitenlos. Die Entwicklung in  $\lambda$  ist nicht wohldefiniert, da „klein“ eine dimensionsbehaftete Größe ist.

Für das Potential  $V(x) = \frac{1}{2}kx^2 - \frac{1}{3}m\lambda x^3$  kann der Ansatz  $x(t) = x_0(t) + \varepsilon x_1(t) + O(\varepsilon^2)$  (9.18) verwendet werden. Für  $\lambda = 0$  existiert eine harmonische Schwingung mit  $x_0(t) = A \cos(\omega_0 t)$  (9.19) (mit Phase gleich null durch Anfangsbedingungen). Setzt man (9.15) in (9.15.a) ein folgt

$$\begin{aligned} \ddot{x}_0 + \omega_0^2 x_0 + \varepsilon \ddot{x}_1 + \omega_0^2 \varepsilon x_1 - \lambda x_0^2 - 2\lambda \varepsilon x_0 x_1 - \lambda \varepsilon^2 x_1^2 &= 0 + O(\varepsilon^2) \\ \ddot{x}_1 + \omega_0^2 x_1 - \frac{\lambda}{\varepsilon} x_0^2 &= 0 \\ \ddot{x} + \omega_0^2 x_1 &= \frac{1}{m} \sqrt{\frac{k^3}{2E}} \\ &= \frac{1}{m} \sqrt{\frac{k^3}{2E}} A^2 \cos^2(\omega_0 t) \\ &= \frac{1}{m} \sqrt{\frac{k^3}{2E}} \frac{1}{2} A^2 (1 + \cos(2\omega_0 t)). \end{aligned} \quad (9.20)$$

Beachte: der homogene Teil der Differenzialgleichung (9.20) ist die Bewegungsgleichung nullter Ordnung. Sie ist bereits in  $x_0(t)$  enthalten. Man braucht also nur noch eine Lösung der

inhomogenen Gleichung. Der Ansatz ist  $x_0(t) = B \cos(2\omega_0 t) + c$ . Setzt man in (9.20) ein folgt

$$\begin{aligned} -4\omega_0^2 B \cos(2\omega_0 t) + \omega_0^2 [B \cos(2\omega_0 t) + c] &= \frac{1}{m} \sqrt{\frac{k^3}{2E}} \frac{A^2}{m} [1 + \cos(2\omega_0 t)] \\ -3\omega_0 B &= \frac{A^2}{2m} \sqrt{\frac{k^3}{2E}} \quad \omega_0^2 c = \frac{A^2}{2m} \sqrt{\frac{k^3}{2E}}. \end{aligned} \quad (9.21)$$

Beachte dass die Amplitude  $A$  in (9.2) ist gleich  $x_{\max}$ . In (9.16) ist dies  $\sqrt{2E/k}$ . Also

$$\frac{A^2}{2m} \sqrt{\frac{k^3}{2E}} = \frac{A^2 k}{2m} \sqrt{\frac{k^3}{2E}} = \frac{A}{2} \omega_0^2.$$

Setzt man diesen Ausdruck in (9.21) ein folgt  $c = \frac{A}{2}$ ,  $B = -\frac{A}{6}$  und  $\varepsilon = \lambda \frac{m}{k} \sqrt{2E/k} = \lambda \frac{A}{\omega_0^2}$ . Insgesamt ist (9.2) also

$$x(t) = A \cos(\omega_0 t) - \frac{\lambda A^2}{6\omega_0^2} \cos(2\omega_0 t) + \frac{\lambda A^2}{2\omega_0} + O(\lambda^2). \quad (9.22)$$

Beachte, dass der Korrekturterm mit doppelter Frequenz schwingt, das heißt, wie der erste Oberton.

Es existieren immernoch  $\dot{x}(t=0) = 0$ ,  $x(t=0) = A + \frac{\lambda A^2}{3\omega_0^2}$ .

$$\begin{aligned} 0 &= A^2 + \frac{2\omega_0^2}{\lambda} A - \frac{3x(0)\omega_0^2}{\lambda} \\ A &= -\frac{3\omega_0^2}{2\lambda} \pm \sqrt{\frac{9\omega_0^4}{4\lambda^2} + \frac{3x(0)\omega_0^2}{\lambda}} \\ &= -\frac{3\omega_0^2}{2\lambda} \pm \frac{3\omega_0^2}{2\lambda} \pm \frac{3\omega_0^2}{2\lambda} \left[ 1 + \frac{4x(0)\lambda}{3\omega_0^2} \right]^{1/2} \\ &\approx -\frac{3\omega_0^2}{2\lambda} \pm \frac{3\omega_0^2}{2\lambda} \left[ 1 + \frac{2x(0)\lambda}{3\omega_0^2} - \frac{1}{8} \left( \frac{4x(0)\lambda}{3\omega_0^2} \right)^2 \right]. \end{aligned} \quad (9.23)$$

Man braucht die positive Lösung damit  $A > 0 \rightarrow A \approx x(0) - \frac{x_0^2 \lambda}{3\omega_0^2} \approx x(0) (1 - \frac{\varepsilon}{3})$ . Vergleicht man mit exakten numerischen Lösungen, sieht man, dass

- die Näherung gut für kleine  $t$  funktioniert, selbst für große  $\varepsilon$ .
- die Näherung nicht gut für große  $t$  funktioniert, selbst für kleine  $\varepsilon$ . Grund dafür ist, dass der kubische Term in  $V$  die Periode ein wenig ändert. Dann laufen die exakte und genäherte Lösung auseinander.
- die Näherung gut für die Extrema funktioniert.  $x_{\max} = x(0)$  ist die Anfangsbedingung, also exakt.  $x_{\min}$  aus  $\dot{x}(t) = 0$  ist dann

$$\begin{aligned} -\omega_0 A \sin(\omega_0 t) + \frac{\lambda A^2}{3\omega_0} \sin(2\omega_0 t) &= 0 \\ -\omega_0 \sin(\omega_0 t) + \frac{2\lambda A}{3\omega_0} \sin(\omega_0 t) \cos(\omega_0 t) &= 0. \end{aligned}$$

Daraus folgt, dass  $\omega_0 t = \pi$  mit  $\omega_0 t = 0$  als Maximum.

$$\begin{aligned}
 x_{\min} &= -A + \frac{\lambda A^2}{3\omega_0^2} \\
 &= -x(0) + \frac{2\lambda A^2}{3\omega_0^2} \\
 &\approx -x(0) + \frac{2\lambda x(0)^2}{3\omega_0^2} + O(\varepsilon^2) \\
 &= -x(0) \left(1 - \frac{2}{3}\varepsilon\right).
 \end{aligned} \tag{9.24}$$

Ein verbessertes  $\omega$  ist erst in der zweiten Ordnung der Störungstheorie zu finden

$$x(t) = x_0(t) + \varepsilon x_1(t) + \varepsilon^2 x_2(t). \tag{9.25}$$

Man versucht wieder  $x_0(t) = A \cos(\omega_0 t)$  und setzt dann (9.25) in (9.15.a) ein

$$\ddot{x}_0 + \omega_0^2 x_0 + \varepsilon \ddot{x}_1 + \varepsilon \omega_0^2 x_1 - \lambda A^2 \cos^2(\omega_0 t) + \varepsilon \ddot{x}_2 + \varepsilon^2 \omega_0^2 x_2 - 2\lambda \varepsilon A \cos(\omega_0 t) x_1 = 0 + O(\varepsilon^3).$$

Die Form der Lösung soll für alle  $\varepsilon$  also alle  $\lambda$  gelten. Das heißt jede Ordnung in  $\varepsilon$  muss separat verschwinden. Daraus folgt

$$\begin{aligned}
 x_1 &= -\frac{\lambda A^2}{6\omega_0^2} \cos(2\omega_0 t) + \frac{\lambda A^2}{2\omega_0^2} \\
 \ddot{x}_2 + \omega_0^2 x_2 &= 2\frac{\lambda}{\varepsilon} A \cos(\omega_0 t) x_1(t) \\
 &= 2\omega_0^2 \cos(\omega_0 t) \left[-\frac{A}{6} \cos(2\omega_0 t) + \frac{A}{2}\right] \\
 &= 2\omega_0^2 \left[-\frac{A}{12} \cos(\omega_0 t) + \cos(3\omega_0 t) + \frac{A}{2} \cos(\omega_0 t)\right] \\
 &= A\omega_0^2 \left[-\frac{1}{6} \cos(2\omega_0 t) + \frac{5}{6} \cos(\omega_0 t)\right].
 \end{aligned} \tag{9.26}$$

Der Ansatz  $x_2(t) = D \cos(3\omega_0 t) + E \cos(\omega_0 t)$  funktioniert nicht, da  $\cos \omega_0 t$  bereits in der Lösung der homogenen Gleichung verwendet wird. Man verwendet also  $x_2(t) = D \cos(3\omega_0 t) + Et \cos(\omega_0 t)$  (9.27) (beachte  $t$  vor  $E$ )

$$\begin{aligned}
 &-9D\omega_0^2 \cos(3\omega_0 t) - Et\omega_0^2 \sin(\omega_0 t) + 2E\omega_0 \cos(\omega_0 t) + \\
 &t\omega_0^2 D \cos(3\omega_0 t) + \omega_0^2 Et \sin(\omega_0 t) = A\omega_0^2 \left[-\frac{1}{6} \cos(3\omega_0 t) + \frac{5}{6} \cos(\omega_0 t)\right].
 \end{aligned}$$

Die Koeffizienten von  $\cos(3\omega_0 t)$  und  $\cos(\omega_0 t)$  müssen sich aufheben, also

$$\begin{aligned} -8D &= -\frac{A}{6} \\ &= \frac{A}{48} \end{aligned} \quad (9.28.a)$$

$$E = \frac{5}{12} A \omega_0. \quad (9.28.b)$$

Ein Problem ist aber, dass (9.2) nicht physikalisch sinnvoll ist. Der Term um  $t$  hat keine Schranken und ist ein sogenannter **seikulärer** Term. Um den Term  $t \sin(\omega_0 t)$  loszuwerden führt man eine Korrektur zur Frequenz ein

$$\omega^2 = \omega_0^2 + a\varepsilon^2 \text{ mit } x_0(t) = A \cos(\omega t) \text{ (und nicht } A \cos(\omega_0 t)).$$

Da die Korrektur  $O(\varepsilon^2)$  die  $O(\varepsilon)$ -Terme unverändert lässt bleibt  $x_1(t)$  unverändert. Die  $\varepsilon^2$ -Terme sind dann

$$x_0(t) = -A\omega^2 \cos(\omega t) = -A(\omega_0^2 + a\varepsilon^2) \cos(\omega t).$$

Die Rechte Seite von (9.26) bekommt zusätzlich einen Beitrag aus  $+Aa \cos(at)$ . Dieser soll den problematischen Term  $\frac{5}{6}A\omega_0^2 \cos(\omega_0 t)$  wegheben. Mit  $a = -\frac{5}{6}\omega_0^2$ , folgt

$$\begin{aligned} \omega^2 &= \omega_0^2 \left(1 - \frac{5}{6}\varepsilon^2\right) = \omega_0^2 \left(1 - \frac{5}{6} \frac{\lambda A^2}{\omega_0^4}\right) \\ \omega &\approx \omega_0 \left(1 - \frac{5}{12} \frac{\lambda^2 A^2}{\omega_0^4}\right). \end{aligned} \quad (9.29)$$

Die Lösung ist also

$$x(t) = A \cos(\omega t) - \frac{\lambda A^2}{6\omega_0^2} \cos(2\omega t) + \frac{\lambda A^2}{2\omega_0^2} + \frac{\lambda^2 A^3}{48\omega_0^4} \cos(3\omega t). \quad (9.30)$$

Die Anfangsbedingung ist

$$x(0) = A + \frac{\lambda A^2}{3\omega_0^2} + \frac{\lambda^2 A^3}{48\omega_0^4}.$$

Daraus folgt  $A = x(0) + \lambda a + \lambda^2 b \rightsquigarrow A^2 = x^2(0) + 2\lambda a x(0)$  mit

$$x(0) = x(0) + \lambda a + \lambda^2 b + \frac{\lambda}{3\omega_0^2} x^2(0) + \frac{2\lambda^2}{3\omega_0^2} a x(0) + \frac{\lambda^2 x^3(0)}{48\omega_0^4}.$$

$$\begin{aligned} O(\lambda) \quad & a + \frac{x^2(0)}{3\omega_0^2} = 0 \rightarrow a = -\frac{x^2(0)}{3\omega_0^2} \\ O(\lambda^2) \quad & b - \frac{2}{3} \frac{x^3(0)}{3\omega_0^4} + \frac{x^3(0)}{48\omega_0^4} = 0 \rightarrow b = \frac{x^3(0)}{\omega_0^4} \left(\frac{2}{9} - \frac{1}{48}\right) = \frac{x^3(0)}{\omega_0^4} \frac{29}{144}. \end{aligned}$$

$$A = x(0) - \frac{\lambda x^2(0)}{3\omega_0^2} + \frac{29\lambda^2 x^3(0)}{144\omega_0^4}. \quad (9.31)$$

Alternativ

$$\begin{aligned} A \cos(\omega t) &= A \cos \left[ \left( \omega_0 - \frac{5}{12} \frac{\lambda^2 A^2}{\omega_0^3} \right) t \right] \\ &\approx A \left[ \cos(\omega_0 t) - \frac{5}{12} \frac{\lambda^2 A^2}{\omega_0^3} t \sin(\omega_0 t) \right] + O(\delta^2). \end{aligned}$$

Anmerkungen

- Die Periode ist offensichtlich näher dem exakten Wert.
- Die Periode ist immernoch nicht exakt. Sie unterscheidet sich irgendwann trotzdem ( $O(1)$ ).
- Die Frequenz hängt von der Amplitude ab. Es ist also ein mathematisches Pendel. In realistischen Systemen existiert Reibung: Die Amplitude nimmt also mit der Zeit ab. Die Frequenz ändert sich mit der Zeit (dies ist z.B. bei einer Uhr problematisch).a

### 9.2.1 Beispiel: angetriebener, gedämpfter, anharmonischer Oszillator

Sie ein quadratisches Potential mit treibender Kraft  $\sim \cos(\omega t)$ . Dies führt auch die **Duffing-Gleichung** zurück, mit  $\omega_0 = \lambda = 1$

$$\ddot{x} + 2\gamma\dot{x} + x + x^3 = f \cos(\omega t).$$

Beachte, dass das  $\omega$  die exakte Frequenz der treibenden Kraft ist. Hier ist  $\varepsilon = x_{\max}^2$  der Entwicklungsparameter. Ein üblicher Ansatz ist

$$x(t) = x_0(t) + \varepsilon x_1(t) + \varepsilon^2 x_2(t) + \dots \quad (9.47)$$

Daraus folgt

$$\ddot{x}_0 + 2\gamma\dot{x}_0 + x_0 = f \cos(\omega t). \quad (9.48)$$

Alle Lösungen der homogenen Gleichung können mit  $e^{-\gamma t}$  herausgefunden werden. Hier ist allerdings nur das Verhalten für große  $t \gg \frac{1}{\gamma}$  nach Ende des Einschwingens interessant. Die Lösung der inhomogenen Gleichung funktioniert mit  $\omega_0 = 1$ , also

$$x_0(t) = \frac{t}{\underbrace{\sqrt{(\omega^2 - 1)^2 + 4\sqrt{\omega^2 \gamma^2}}}_{A_0}} \cos \left( \omega t - \underbrace{\arctan \left( \frac{2\omega\gamma}{1 - \omega^2} \right)}_{\theta_0} \right). \quad (9.49)$$

Daraus folgt

$$\begin{aligned}
 \ddot{x}_1 + 2\gamma\dot{x}_1 + x_1 &= \frac{f^3}{[(\omega^2 - 1)^2 + 4\omega^2\gamma^2]^{3/2}} \cos^3(\omega t - \omega_0) \\
 &= -A_0^3(\omega) \cdot \frac{1}{4} [\cos(2\omega t - 3\theta_0) + 3\cos(\omega t - \theta_0)] \\
 &= A_0 \cos(n(\omega t - \theta_0)) \quad n = 1, 3.
 \end{aligned} \tag{9.50}$$

(9.50) ist linear in  $x_1$  also können die Terme um  $n = 1$  und  $n = 3$  addiert werden. Der komplexe Ansatz ist  $x_1 = R(z_1)$  mit  $z_1 = B_n e^{i\omega n t}$ ,  $B \in \mathbb{C}$ . Daraus folgt

$$\begin{aligned}
 (-n^2\omega^2 + 2in\omega\gamma + 1) B_n e^{i\omega n t} &= A_n e^{i\omega n t} e^{-in\theta_0} \\
 B_n &= \frac{A_n e^{-in\theta_0}}{1 - n^2\omega^2 + 2in\omega\gamma}. \\
 \frac{1}{1 - n^2\omega^2 + 2in\omega\gamma} &= \frac{e^{-i\theta_0}}{[(1 - n^2\omega^2)^2 + 4n^2\omega^2\gamma^2]^{1/2}} \\
 \theta_n &= \arctan\left(\frac{2n\omega\gamma}{1 - \omega^2 n^2}\right) \\
 x_{1/n}(t) &= \frac{A_n \cos(n\omega t - n\theta_0 - \theta_1)}{[(1 - n^2\omega^2)^2 + 4n^2\omega^2\gamma^2]^{1/2}}.
 \end{aligned} \tag{9.51}$$

Man will den  $n = 1$  Term in  $x_1, x_{1/n}$  in Form von  $x_0(t)$  schreiben. Dazu muss man die Phase  $\theta$  in  $x_0(t)$  eingrenzen. Dazu

$$\begin{aligned}
 \cos(\omega t - \theta_0) &= \cos(\omega t - \theta + \theta - \theta_0) \\
 &= \cos(\omega t - \theta) \cos(\theta - \theta_0) - \sin(\omega t - \theta) \sin(\theta - \theta_0) \\
 &\approx \cos(\omega t - \theta_0) - (\theta - \theta_0) \sin(\omega t - \theta) + O((\theta - \theta_0)^2).
 \end{aligned}$$

$$\cos(\omega t - \theta - \theta_0) = \cos(\omega t - \theta) \cos \theta_0 + \sin(\omega t - \theta) \sin \theta_0$$

Daraus folgt für  $x(t)$

$$\begin{aligned}
 x(t) &= \frac{f}{N} [\cos(\omega t - \theta) - (\theta - \theta_0) \sin(\omega t - \theta)] \\
 &= \frac{3}{4} \frac{f^3}{N^3} \frac{1}{N} [\cos(\omega t - \theta) \cos \theta_0 + \sin(\omega t - \theta) \sin(\theta_0)] + x_{1/2}(t),
 \end{aligned}$$

mit  $N = \left[ (1 - \omega^2)^2 + 4\gamma^2\omega^2 \right]^{1/2}$ . Mann will

$$-\frac{f}{N}(\theta - \theta_0) - \frac{3}{4} \frac{f^3}{N^3} \underbrace{\frac{2\gamma\omega}{N}}_{\sin \theta_0} = 0$$

$$(\theta - \theta_0) = -\frac{3f^3\gamma\omega}{2 \left[ (1 - \omega^2)^2 + 4\gamma^2\omega^2 \right]^2}. \quad (9.52)$$

Also

$$x(t) = \frac{f}{N} \cos(\omega t - \theta) \left[ 1 - \frac{3}{4} \frac{f^2(1 - \omega^2)}{N^4} \right] - \frac{1}{4} \frac{f^3}{N^3} \frac{\cos(3\omega t - 3\theta_0 - \theta_3)}{\left[ (1 - 3^2\omega^2)^2 + 36\omega^2\gamma^2 \right]^{1/2}}. \quad (9.53)$$

Bemerkungen:

- Die äußere Kraft  $\cos(\omega t)$  regt eine Frequenz von  $3\omega$  an.  $(1 - 3^2\omega^2)^2 + 36\omega^2\gamma^2$  ist also minimal für  $\omega^2 = \frac{1-2\gamma^2}{9}$ , das heißt für eine Anfangsfrequenz von ca.  $\frac{1}{3}$  der Eigenfrequenz.
- Der Parameter der Entwicklung ist  $\varepsilon = \left(\frac{f}{N}\right)^2$ , wofür die Störungstheorie schnell zusammenbrechen kann, falls  $\omega$  nahe der Resonanzfrequenz ist und  $\gamma \ll 1$ .
- Hier wird auch das Superpositionsprinzip verletzt.

### 9.3 Entwicklung in Fourier-Komponenten

Der Ansatz ist  $x(t) = A_1 \cos(\omega t - \theta_1) + A_3 \cos(3\omega t - \theta_3) + \dots$  (9.54). Diesen Term setzt man dann in die Duffing-Gleichung ein

$$\begin{aligned} & -A_1\omega^2 \cos(\omega t - \theta_1) - 2\gamma\omega A_1 \sin(\omega t - \theta_1) + A_1 \cos(\omega t - \theta_1) - 9A_3\omega^2 \cos(\omega t - \theta_3) \\ & -6\gamma\omega A_3 \sin(3\omega t - \theta_3) + A_3 \cos(3\omega t - \theta_3) + A_1^3 \cos^3(\omega t - \theta_1) + 3A_1A_3 \cos(\omega t - \theta_1) \cos(3\omega t - \theta_3) \\ & + 3A_1A_3^2 \cos^2(\omega t - \theta_1) \cos^2(3\omega t - \theta_3) + A_3^3 \cos^3(3\omega t - \theta_3) \\ & = f \cos(\omega t) \end{aligned}$$

Sei  $\theta_3 = 3\theta_1 + \delta$  also ist

$$\begin{aligned} \cos(3\omega t - \theta_3) &= \cos(3\omega t - 3\theta_1 - \delta) \\ &= \cos(3\omega t - 3\theta_1) \cos \delta + \sin(3\omega t - 3\theta_1) \sin \delta \\ \sin(3\omega t - \theta_3) &= \sin(3\omega t - 3\theta_1) \cos \delta - \cos(3\omega t - 3\theta_1) \sin \delta \\ \cos(\omega t) &= \cos(\omega t - \theta_1) \cos \theta_1 - \sin(\omega t - \theta_1) \sin \theta_1. \end{aligned}$$



Daraus folgt

$$\begin{aligned}
 & 3A_1^2 \cos^2(\omega t - \theta_1) \cos(3\omega t - \theta_3) \\
 &= \frac{3}{2} A_1^2 A_3 [1 + \cos(2\omega t - 2\theta_1)] [\cos(3\omega t - 3\theta_1) \cos \delta + \sin(3\omega t - 3\theta_1) \sin \delta] \\
 &= \frac{3}{2} A_1^2 A_3 \left[ \cos(3\omega t - 3\theta_1) \cos \delta + \sin(3\omega t - 3\theta_1) \sin \delta + \frac{1}{2} \cos \delta \cos(\omega t - \theta_1) + \frac{1}{2} \sin \delta \sin(\omega t - \theta_1) \right].
 \end{aligned}$$

Hier muss noch  $O(5\omega)$  addiert werden. Der nächste Term ist

$$\begin{aligned}
 & 3A_1 A_3^2 \cos(\omega t - \theta_1) \cos^2(3\omega t - \theta_3) \\
 &= \frac{3}{2} A_1 A_3^2 \cos(\omega t - \theta_1) [1 + \cos(6\omega t - 2\theta_3)].
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 & A_3^3 \cos^3(3\omega t - \theta_3) \\
 &= \frac{A_3^3}{4} [\cos(9\omega t - 3\theta_3) + 3\cos(3\omega t - \theta_3)] \\
 &\approx \frac{3A_3^3}{4} [\cos(3\omega t - 3\theta_1) \cos \delta + \sin(3\omega t - 3\theta_1) \sin \delta].
 \end{aligned}$$

Terme mit  $\cos(n(\omega t - \theta_1))$ ,  $n = 1, 3$  müssen separat verschwinden. Der erste Term ist  $\cos(\omega t - \theta_1)$

$$A_1 (1 - \omega^2) + \frac{3}{4} A_1^3 - f \cos(\theta_1) + \frac{3}{4} A_1^2 A_3 \cos \delta + \frac{3}{2} A_1 A_3^3 = 0.$$

Der zweite Term ist  $\sin(\omega t - \theta_1)$

$$-\gamma \omega A_1 + f \sin \theta_1 + \frac{3}{4} A_1^2 A_3 \sin \delta = 0.$$

Dann folgt  $\cos(3\omega t - 3\theta_1)$

$$A_3 (1 - 9\omega^2) \cos \delta + 6\gamma \omega A_3 \sin \delta + \frac{A_1^3}{4} + \frac{3}{2} A_1 A_3 \cos \delta + \frac{3}{4} A_3^3 \cos \delta = 0.$$

Der letzte Term ist  $\sin(3\omega t - 3\theta_1)$

$$A_3 (1 - 9\omega^2) \sin \delta - 6\gamma \omega A_3 \cos \delta + \frac{3}{2} A_1 A_3 \sin \delta + \frac{3}{4} A_3^3 \sin \delta = 0. \quad (9.55)$$

Beachte, manchmal sind mehrere Lösungen möglich. Die tatsächliche Amplitude (etc.) hängt von den Anfangsbedingungen ab. Das Superpositionsprinzip gilt nicht für den nicht linearen Teil. Sei die treibende Kraft  $f_1 \cos(\omega_1 t) + f_2 \cos(\omega_2 t)$ . In der normalen Störungstheorie bekommt man die Lösung

$$x_0(t) = \frac{f_1}{[(1 - \omega_1)^2 + 4\gamma^2 \omega_1^2]^{1/2}} \cos(\omega_1 t - \theta_1) + \frac{f_2}{[(1 - \omega_2^2)^2 + 4\gamma^2 \omega_2^2]^{1/2}} \cos(\omega_2 t - \theta_2),$$

mit  $\theta_i = \arctan\left(\frac{2\gamma\omega_i}{1-\omega_i^2}\right)$ .  $x_0^3$  enthält die Frequenzen

$$\omega_1, \omega_2, 3\omega_1, 3\omega_2, |\omega_1 - 2\omega_2|, |2\omega_1 - \omega_2|, 2\omega_1 + \omega_2, \omega_1 + 2\omega_2$$

Die Terme 2 und 3 können z.B. im Ohr sehr niedrige Frequenzen anregen, falls  $2\omega_1 \approx \omega_2$ .

Die erste Ordnung reproduziert die maximale Auslenkung selbst im chaotischen Regime recht gut. Die nullte Ordnung überschätzt die maximale Auslenkung. Man kann die erlaubte Region des Phasenraums „analytisch“ einschränken.

Für kleine Zeiten: Im chaotischen Regime ( $f \geq 25, \omega = 1, 5$ ) wird  $x(t)$  schnell  $O(1)$  selbst wenn  $|x(0)| \ll 1$ . Die normale Störungstheorie funktioniert also nicht gut. Man entwickelt in der Zeit  $t$ , also  $\cos(\omega t) = -\frac{1}{2}(\omega t)^2$  und man ignoriert  $\gamma x$  (also keine Reibung). Daraus folgt

$$x(t) = x(0) \left(1 - \frac{1}{2}t^2\right) + \frac{1}{2}ft^2 - \frac{1}{8}f\omega^2t^4 - \frac{ft^4}{8} + O(t^6). \quad (9.56)$$

Dies funktioniert recht gut bis fast zum ersten Maximum.

Naiv ist zu sagen, dass die Näherung zusammenbricht, selbst wenn  $x(t) \approx 1$ , das heißt sobald  $t \sim \sqrt{\frac{2}{t}}$  zu pessimistisch ist.

Merke, man kann auch nützliche Ergebnisse für chaotische Systeme (semi-)analytisch behandeln. Chaotisch heißt nicht, dass keine Aussage getroffen werden kann

## 9.4 Übergang zum Chaos

Falls die Energie erhalten ist, kann  $\dot{x}(t)$  berechnet werden. Dies gilt hier allerdings nicht. Für periodische Bewegung ist  $\dot{x}(x)$  eine geschlossene Kurve (eindimensionales Objekt in zweidimensionalem Phasenraum). Die Duffing-Gleichung ist maximal unter  $x \rightarrow -x, \omega t \rightarrow \omega t + \pi$  und  $\cos \omega t \rightarrow \cos \omega t$ . Die Lösung ist

$$x(t) = \sum_n A_n \cos((2n+1)\omega t + \theta_{2n+1}) \rightarrow -x(t) \quad \cos(2\omega t) \rightarrow \cos(2\omega t).$$

Die gesamte Lösung ist nicht invariant, also ist die Phasenraumskizze nicht symmetrisch.