

Vorlesungs-Homepage ist <a href="http://www.physik.uni-bielefeld.de/~york/theo1">http://www.physik.uni-bielefeld.de/~york/theo1</a>	
<b>A. Mechanik</b>	
1. Newtonsche Mechanik .....	3
1.1 Grundbegriffe, Newtonsche Axiome .....	3
1.2 Arbeit, konservative Kraft, Potential .....	6
1.3 Scheinkräfte .....	9
1.4 Mehrteilchensysteme; Erhaltungsgrößen .....	11
1.5 Anwendung: Zentralkraft-Problem, Kepler .....	15
1.6 Streuung im Zentralkraftfeld .....	19
2. Lagrange-Formalismus .....	22
2.1 Variationsrechnung .....	22
2.2 Prinzip der kleinsten Wirkung .....	26
2.3 Rand-/Zwangsbedingungen .....	27
2.4 Symmetrien und Erhaltungssätze .....	31
2.5 Beschreibung dissipativer Systeme .....	35
3. Wichtige Anwendungen .....	36
3.1 Kleine Schwingungen .....	36
3.2 Gedämpfte, erzwungene Schwingungen .....	41
3.3 Der starre Körper .....	44
3.4 Der symmetrische Kreisel .....	51
4. Hamilton-Formalismus .....	53
4.1 Hamiltonsche Bewegungsgleichungen .....	53
4.2 Kanonische Transformationen .....	57
4.3 Phasenraum und Satz von Liouville .....	60
5. Spezielle Relativitätstheorie: erster Eindruck .....	63
5.1 Lorentz-Transformationen .....	63
5.2 Vierervektoren .....	68
5.3 Relativistische Mechanik .....	71
<b>B. Elektrodynamik</b>	
6. Grundbegriffe der Elektrodynamik .....	74
6.1 Ladungen .....	75
6.2 Maxwell-Gleichungen .....	77
6.3 Potentiale, Eichfreiheit .....	81
6.4 Rekapitulation, Beispiele .....	87
7. Elektromagnetische Wellen / Licht .....	91
8. Retardierte Potentiale .....	95
9. Wichtige Anwendungen .....	101
9.1 Statik, Multipole .....	101
9.2 Liénard-Wiechert Potentiale .....	110
9.3 Feldenergie .....	113
9.4 Strahlung .....	120
9.5 Beschleunigte Punktladung .....	124
C. Ausblick	
10. Schlussbetrachtung .....	125

## Theoretische Physik I

Klassische Physik von Massapunkten + Feldern  
( materielle Welt + Beleuchtung )  
Mechanik + Elektrodynamik

4S, E6-118, Di 16-18

[www.physik.uni-bielefeld.de/~nyorkes/theo1](http://www.physik.uni-bielefeld.de/~nyorkes/theo1)

Terme  
Skript  
Übungen

Vorl Mo, Di, Do 10:15-12 (H6/H6/45)

$$15 \text{ Wk} \times 5h = 75h = 12.5 \text{ Wk} \times 6h$$

$$\begin{matrix} \text{"U} & \text{Mo 14-16, Do 16-18, Fr 8-10, 10-12, } \\ \text{Do 1-249} & \text{Do 1-249, S2-143, Do 1-249, F1-125} \\ \text{V3-204} & \text{V3-204} \end{matrix}$$

→ Erteilung: Doodle

→ erste (Präsenz-) "U": diese Woche

→ Ablauf: Di "U-BlaB" - 16 bearbeiten,  
in "U" 50% anstrezen + Vorrücken

KL 21.2.2014 9:30-12 (H4)  
Nachholterm 4.4.2014 9:30-12 (H4)

Lit s.a. website  
Sem - Apparat

Q sehr vollkommen !

## 0. Inhalt / Vorgehensweise

allg. Prinzipien / Begriffe / Methoden dieser Vorl  
bilden Grundlage unserer Naturbeschreibung (QM, QFT, ART)

→ Themen:

klass. Mechanik

Newton, Lagrange, Hamilton  
Bewegungsgleich., Symmetrien, Erhaltungsräder, Zwangsbedingungen

em/mehrere/unendlich viele Teilchen

exakte Lösungen, kleine Schwingungen darum

klass. Elektrodynamik

Elektrostatis., Magnetostatis., Wellen  
Bewegungslsg., Tellerung, Gravitation, Tiefenw., Lorentz-Trapo.

Spec. Relativitätstheorie (Ausblick; s.auch Theorie II)

Mechanik, Elektrodynamik

Lorentz-Trapo., Vierer-Tensoren

→ (relativ.) Mechanik + E-Dynamik = kanonische Physik

→ eine vollständige Theorie

→ zwei fundamentale Konzepte

- Teilchen, mit Koord. x und Impuls p, bewegt sich via Newton
- Welle, füllt Raum, gegeben durch  $\vec{E}, \vec{B}$ -Felder, ändert sich via Max.

→ sehr aufgemannt, einfach, intuitiv, deterministisch, reversible Dynamik

(( → aber falsch: klasse. Physik hat nicht den Schmerz einer Erklärung für Atom-Existenz, Koin-Zufall, Spalbar, Parerezeugung,... ))

# 1. Newtonsche Mechanik

3

hier: als kurze Erfahrung / Übersicht  
(bekannt aus "Einführung in die Physik I")

## 1.1 Grundbegriffe, Newtonsche Axiome

einige Begriffe / Notation:

Raum: 3-dimensional, statisch, euklidisch  
es gilt kartesische Koordinatensysteme

$$\text{Ortsvektor: } \vec{x} = \begin{pmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{pmatrix} = \vec{r} \in \mathbb{R}^3$$

als Pfeil Ursprung  $\rightarrow$  Punkt

$\Rightarrow$  hat Ausgangspunkt ( $\vec{o}$ ), Richtung ( $\vec{e}_r$ ), Betrag ( $r=|\vec{r}|$ )

Zeit: 1-dimensional, universal (überall synchronisiert)

Passenpunkt: keine Shuttler; Passe  $m$

Bahnkurve:  $\vec{x}(t) : \mathbb{R} \rightarrow \mathbb{R}^3$

Geschwindigkeit:  $\vec{v} = \dot{\vec{x}} = \frac{d\vec{x}}{dt} = \vec{e}_t \vec{x} \quad ; \quad$  Impuls  $\vec{p} = m\vec{v}$

Beschleunigung:  $\ddot{\vec{x}} = \vec{a} = \frac{d^2\vec{x}}{dt^2} = \frac{d\vec{v}}{dt}$

Kraft:  $\vec{F} \in \mathbb{R}^3$ , ist additiv:  $\vec{F} = \vec{F}_1 + \vec{F}_2 + \dots$

## Newtonische Axiome

I Es gilt Inertialsysteme,  
d.h. Koord.-Systeme in denen ein Passenpunkt, an dem  
keine Kraft angreift, ruht oder sich gleichförmig bewegt,  
also  $\ddot{\vec{x}} = \vec{0}$ .

$$\text{II In Inertialsystemen gilt } \vec{F} = \vec{p} \stackrel{m=\text{const.}}{\downarrow} m\ddot{\vec{x}}$$

III Die von zwei Passenpunkten aufeinander ausgeübten  
Kräfte sind entgegengesetzt gleich:  $\vec{F}_{12} = -\vec{F}_{21}$

## Bewegungen

- I ist Spezialfall von II
- II heißt Bewegungsgleichung
- wir betrachten (wenn nicht ausdrücklich anders gesagt)  
nur konstante Massen. Dann ist  $\vec{F} = \vec{p} = \frac{d}{dt}(m\vec{x}) = m\vec{a} + m\ddot{\vec{x}} = m\ddot{\vec{x}}$
- II definiert die "trüge Natur" in den Passenpunkten.  
Nur Hilfe von III kann man diese (als Vielfaches einer  
international festgelegten, normalisierten Passenheit) messen;

System von 2 Passen,  $m_1 \ddot{\vec{x}}_1 = \vec{F}_{12} = -m_2 \ddot{\vec{x}}_2$

$$\Rightarrow \frac{m_1}{m_2} = \frac{|\ddot{\vec{x}}_2|}{|\ddot{\vec{x}}_1|}$$

- In II wird vorausgesetzt, dass  $\vec{F}$  höchstens von  $\ddot{\vec{x}}, \vec{x}$  abhängt
- II ist ein System gewöhnlicher Differentialgleichungen  
zweiter Ordnung (da nur  $\ddot{\vec{x}}$  und nicht  $\vec{x}'$  etc. vorkommt)  
 $\Rightarrow$  mit gegebenen Anfangsbedingungen  $\vec{x}(0), \dot{\vec{x}}(0)$  und Kraft  $\vec{F}(\vec{x}, \dot{\vec{x}})$   
gibt es eine eindeutige Lösung:

## Bsp (Wurf mit Luftreibung)

un betrachten einen Punkt im homogenen Schwerpunkt

mit Luftreibung:

$$\vec{F} = \frac{\vec{r}_S}{T} - \alpha \vec{v}, \quad \alpha = \text{konstant}; \quad \text{"Stokesche Reibung"}$$

$m_S \vec{g}$ ,  $m_S = \text{"schwere Masse";}$

exp.:  $m_S \sim m$  (da alle Körper gleich fallen)

$\rightarrow$  wähle  $m_S = m$

dann (auf der Erde)  $|\vec{g}| \approx 9,8 \frac{\text{m}}{\text{s}^2}$

$$\text{Bewegungsgl.: } m \ddot{\vec{v}} - \alpha \dot{\vec{v}} = m \ddot{\vec{x}}$$

$$\Leftrightarrow \ddot{\vec{v}} + \frac{\alpha}{m} \vec{v} = \vec{g} \quad \text{hom. Dgl. 1. Ordnung}$$

Lösung:

$$(1) \text{ allg. Lsg der hom. Dgl. } (\vec{v}_h)$$

$$\frac{d\vec{v}_h}{dt} = -\frac{\alpha}{m} \vec{v}_h, \quad \text{d.h. } \vec{v}_h = v_h \cdot \vec{e}^z$$

$$\frac{d\vec{v}_h}{v_h} = -\frac{\alpha}{m} dt \Rightarrow \ln v_h = -\frac{\alpha}{m} (t - t_0) \Leftrightarrow v_h = c e^{-\frac{\alpha}{m} t}$$

$$(2) \text{ spez. Lsg der inhom. Dgl. } (\vec{v}_s)$$

$$\ddot{\vec{v}}_s + \frac{\alpha}{m} \vec{v}_s = \vec{g} \quad - \text{verwende } \vec{v}_s = \vec{0} \Rightarrow \vec{v}_s = \frac{m}{\alpha} \vec{g} \quad \checkmark$$

$$(3) \text{ allg. Lsg der inhom. Dgl}$$

$$\vec{v} = \vec{v}_h + \vec{v}_s = c \vec{e}^{-\frac{\alpha}{m} t} + \frac{m}{\alpha} \vec{g}$$

(4) Konstanten durch Anfangsbedingung festlegen (hier:  $t=0$ )

$$\vec{v}(0) = c \vec{e}^z + \frac{m}{\alpha} \vec{g} \Leftrightarrow c \vec{e}^z = \vec{v}(0) - \frac{m}{\alpha} \vec{g}$$

$$\Rightarrow \vec{v}(t) = \vec{v}(0) e^{-\frac{\alpha}{m} t} + \underbrace{\frac{m}{\alpha} \vec{g} (1 - e^{-\frac{\alpha}{m} t})}_{\text{Anfangsgeschw. verschwindet nach Rechnung}} \quad \text{End Zustand unabh. v. Zeit}$$

(5) Bahnkurve:  $\vec{x}(t) = \vec{x}(0) + \int_0^t dt' \vec{v}(t') = \dots$

## 1.2 Arbeit, konervative Kraft, Potentiale

im Allg.:  $\vec{F}(\vec{r}(t), \dot{\vec{r}}(t), t)$   
 falls  $\vec{F}$  nicht von  $\dot{\vec{r}}$  abhängt, nennt man  $\vec{F}(\vec{r}(t), t)$  Kraftfeld

def Arbeit  $d\omega = \vec{F} \cdot d\vec{r}$  infinites Element

- Summation entlang einer Kurve  $C \rightarrow$  Kurvenintegral
- Parametrisierung von  $C$ : oft Zeit  $t$  als Par. beschreibt  $C$  durch  $\vec{r}(t)$  für  $t \in [t_1, t_2] \Rightarrow d\vec{r} = \dot{\vec{r}} dt \rightarrow$  Kurvenintegral ist darstellbares Integral, und heißt

$$\omega = \int_{t_1}^{t_2} dt \vec{v} \cdot \vec{F}$$

Bsp (auf zwei verschiedene Wege vom  $\vec{F}$  geleistete Arbeit)

$$\text{Sei: } \vec{F} = \begin{pmatrix} y^2 z^2 \\ x^2 z^2 \\ x^2 y^2 \end{pmatrix} \frac{N}{m}$$

$$\text{Länge Pfadstück von } \vec{r}_1 = \begin{pmatrix} 2^m \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} \text{ nach } \vec{r}_2 = \begin{pmatrix} 2^m \\ 4^m \\ 4^m \end{pmatrix}$$

$$(C_1) \text{ auf Gerade } \parallel z\text{-Achse} \quad d\vec{r} = \vec{e}_z dz \Rightarrow \omega_1 = \int_{\vec{r}_1}^{\vec{r}_2} d\vec{r} \cdot \vec{F} = \int_0^{4^m} dz \vec{e}_z \cdot \vec{F} = \int_0^{4^m} dz (2^m z)^{\frac{N}{m}} = 16 \text{ Nm}$$

$$(C_2) \text{ auf Schraubenlinie um } z\text{-Achse}$$

$$\vec{r}(\varphi) = \begin{pmatrix} 2^m \cdot \sin \varphi \\ 4^m \cdot \sin \varphi \\ 4^m \cdot \cos \varphi \end{pmatrix} \quad \text{mit } \varphi \in [0, 2\pi] \text{ ist Per-Durst r. } C_2$$

$$\Rightarrow \omega_2 = \int_0^{2\pi} d\varphi \frac{d\vec{r}}{d\varphi} \cdot \vec{F} = \int_0^{2\pi} d\varphi \left( \begin{pmatrix} -2^m \sin \varphi \\ 2^m \cos \varphi \\ 2^m \cos^2 \varphi \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} 2^m \sin \varphi \\ 2^m \cos \varphi \\ 2^m \cos^2 \varphi \end{pmatrix} \right)^{\frac{N}{m}}$$

$$= \int_0^{2\pi} \left[ -4 \left( \frac{y}{2} - \frac{1}{4} \sin(2\varphi) \right) + 4 \left( 5 \sin \varphi - \frac{1}{2} \sin^3 \varphi \right) + 4 \left( 5 \sin \varphi + \frac{2}{\pi} \right)^2 \right]^{\frac{N}{m}} d\varphi = (8 - 4\pi) Nm$$

$\Rightarrow \omega_1 \neq \omega_2$ ,  $\vec{F}$  war "nicht konserватiv", s.a. )

Bsp (von Lorentzkraft verursachte Arbeit)

bewegte Ladung  $(q, \vec{v})$  im Magnetfeld  $\vec{B}$

$\rightarrow$  es wirkt die Lorentzkraft  $\vec{F} = q \vec{v} \times \vec{B}$

$$\Rightarrow \text{Arbeit } W = \int_{t_1}^{t_2} dt \cdot \vec{v}(t) \cdot \left( q \vec{v}(t) \times \vec{B}(\vec{r}(t)) \right) = 0$$


(( CERN: Geschw. geladenen T. lassen soll nur mit  $\vec{E}$ , nicht mit  $\vec{B}$ -Feldern arbeiten!  $\vec{B}$  ändert Richtung, aber nicht Betrag der Geschw. ))

Def ein zentralk. Kraftfeld  $\vec{F}(\vec{r})$  heißt konserativ,

wenn es ein Potential  $V(\vec{r})$  gibt, mit  $\vec{F} = -\vec{\nabla}V$

Bsp •  $V(\vec{r})$  heißt potentielle Energie (s.a.)

• für konervative Kräfte ist die Arbeit wegenalog:

$$W = \int_{\vec{r}_1}^{\vec{r}_2} d\vec{r} \cdot \vec{F}(\vec{r}) = - \int_{\vec{r}_1}^{\vec{r}_2} d\vec{r} \cdot \vec{\nabla}V(\vec{r}) = - [V(\vec{r}_2) - V(\vec{r}_1)]$$

•  $V(\vec{r})$  ist bis auf eine additive Konstante eindeutig.

Bsp es gilt  $\vec{F}$  konservativ  $\Leftrightarrow \vec{\nabla}_x \cdot \vec{F} = 0$

(für endlich zusammenhängende Körper, d.h. solche in denen sich jede geschlossene Kugel  auf einem Punkt zusammenziehen lässt.  ou  nein)

Beweis: " $\Rightarrow$ " :  $\vec{F} = -\vec{\nabla}V \Rightarrow -\vec{\nabla}_x (\vec{\nabla}V) = 0$

$$(( \text{denn } (\vec{\nabla}_x (\vec{\nabla}V))^i = \left( \sum_{j,k} \epsilon^{ijk} \partial_{x_j} \partial_{x_k} V = 0 \right) )$$

anti-symmetrisch

" $\Leftarrow$ " : sei  $\vec{v}$  beliebig, def  $V(\vec{r}) = - \int_{\vec{r}_0}^{\vec{r}} d\vec{s} \cdot \vec{F}(\vec{s})$

diese Def. ist wegenalog, denn:

$$\int_{C_1} d\vec{s} \cdot \vec{F} - \int_{C_2} d\vec{s} \cdot \vec{F} = \int_C d\vec{s} \cdot \vec{F} = \int_A d\vec{A} \cdot \vec{F} = 0$$


(da einfach zus. hd.)

$$\Rightarrow \text{also } \int_{C_1} d\vec{s} \cdot \vec{F} = \int_{C_2} d\vec{s} \cdot \vec{F}$$

$$\text{wähle nun } C_1 = \vec{r}_0 \overset{\vec{r}+\vec{v}}{\curvearrowright} \vec{r}, \quad C_2 = \vec{r}_0 \overset{\vec{r}+\vec{v}}{\curvearrowright} \vec{r}$$

$$\text{dann } (C_1) \int_{\vec{r}_0}^{\vec{r}+\vec{v}} d\vec{s} \cdot \vec{F} = \vec{v} \cdot \vec{F}(\vec{r}) + O(\vec{v}^2)$$

$$(C_2) - \int_{\vec{r}_0}^{\vec{r}} d\vec{s} \cdot \vec{F} + \int_{\vec{r}_0}^{\vec{r}+\vec{v}} d\vec{s} \cdot \vec{F} = V(\vec{r}) - V(\vec{r}+\vec{v}) = -\vec{v} \cdot \vec{\nabla}V + O(\vec{v}^2)$$

dies gilt für beliebige  $\vec{v} \Rightarrow \vec{F} = -\vec{\nabla}V$  qed

Bsp (Arbeit von konservativen Kräften) s. C5, C6

- Gravitationskraft, Coulombkraft, Federkraft : konserativ
- Leistungskraft nicht konserativ: Reibungarbeit hängt von Länge des Wegs ab (s.a. S.5, S.6)

Def kinetische Energie  $T = \frac{\vec{p}^2}{2m} = \frac{m}{2} \vec{v}^2$  ( $m = \text{const.}$ )

$$\text{damit ist } \int_{t_1}^{t_2} d\vec{r} \cdot \vec{F} = \int_{t_1}^{t_2} dt \cdot \vec{p}(t) \cdot m \vec{v} = \int_{t_1}^{t_2} dt \cdot \vec{v} \cdot T = T(t_2) - T(t_1)$$

andernfalls, für konervative Kräfte  $\int_{t_1}^{t_2} d\vec{r} \cdot \vec{F} = V(\vec{r}_1) - V(\vec{r}_2)$

$$\Rightarrow T_1 + V_1 = T_2 + V_2 \Leftrightarrow E$$

Energieerhaltungssatz

für konervative Kräfte ist die Summe aus kinetischer und potentieller Energie konstant!

### 1.3 Beschleunigte Bezugssysteme / Scheinkräfte

9

Newton ( $\vec{F} = \dot{\vec{p}}$ ) gilt in (allen) Inertialsystemen, vgl. S.4;

ist invariant unter Galilei-Transformationen ("Boost")

$\Sigma, \Sigma'$  bewegen sich mit konstanter Geschw.  $\vec{v}$  relativ zueinander,

$$\text{während } \Sigma = \Sigma' \text{ bei } t = 0$$

Koordinaten des Passionspunktes m:

$$\vec{r}(t) = \vec{a}t + \vec{r}'(t)$$

$$\Rightarrow \ddot{\vec{r}}(t) = \ddot{\vec{a}}t + \ddot{\vec{r}}'(t), \quad \text{Newton invariant}$$

$\rightarrow$  betrachte nun Koord.-Trafo, die keine Galileitrafo ist.

$\Sigma$  sei Inertialsystem,  $\Sigma'$  sei beschleunigtes Bezugssystem

Translationen: Bewegung des Ursprungs  $0' - \vec{R}_{00'}$

Rotationen: System  $\Sigma'$

rotiert um seinen Ursprung  $0'$ ,  
mit Unihgeschwindigkeit  $\vec{\omega}$

$\rightarrow$  wie lautet die Burgf. in  $\Sigma'$ , also für  $\vec{r}'$ ?

Plant Abb.:  $\vec{r}(t) = \vec{R}_{00'}(t) + \vec{r}'(t)$

$$\text{Lzw. } \sum_{i=1}^3 x_i(t) \vec{e}_i = \vec{R}_{00'}(t) + \sum_{i=1}^3 x'_i(t) \vec{e}'_i \quad \begin{array}{l} \text{(hier mit Entfernung} \\ \text{Szenenkonvention)} \end{array}$$

2.6.  $\Sigma'$  rotiert um  $x_3$ -Achse,  $\vec{\omega} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ \omega \end{pmatrix}$

$$\text{dann ist } \vec{e}'_i(t) = \begin{pmatrix} \cos(\omega t) \\ \sin(\omega t) \\ 0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ \omega \sin(\omega t) \\ \omega \cos(\omega t) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \cos(\omega t) \\ 0 \\ \sin(\omega t) \end{pmatrix} = \vec{\omega} \times \vec{e}'_i(t)$$

$$\text{allg. gilt } \vec{e}'_i = \vec{\omega} \times \vec{e}'_i$$

$$\text{also } \dot{x}_i \vec{e}_i = \dot{\vec{R}}_{00'} + \dot{x}'_i \vec{e}'_i + \vec{\omega} \times x'_i \vec{e}'_i$$

$$\text{Lzw. } \ddot{\vec{r}} = \ddot{\vec{R}}_{00'} + \ddot{x}'_i + \vec{\omega} \times \vec{r},$$

$\vec{v}$  in  $\Sigma$  Relativ-  
geschw.  
der Uppigre

$$\begin{aligned} \ddot{\vec{r}} &= \ddot{\vec{R}}_{00'} + \ddot{x}'_i + \vec{\omega} \times \vec{r} \\ &\quad + \underbrace{\vec{\omega} \times \vec{x}'}_{\text{in } \Sigma' \text{ gemessene Geschw. eines}} \\ &\quad \text{starr mit } \Sigma' \text{ verbunden Punktes} \end{aligned}$$

$\ddot{\vec{r}} \Rightarrow \ddot{x}_i \vec{e}_i = \ddot{\vec{R}}_{00'} + \dot{x}'_i \vec{e}'_i + \dot{x}'_i \vec{e}'_i + \vec{\omega} \times x'_i \vec{e}'_i$

$$= 2 \vec{\omega} \times x'_i \vec{e}'_i$$

$$\ddot{\vec{r}} = \ddot{\vec{R}}_{00'} + \ddot{x}'_i + 2 \vec{\omega} \times \vec{r}' + \vec{\omega} \times (\vec{\omega} \times \vec{r}')$$

$\stackrel{T}{=} \vec{F}_{\text{ext}}$  (nach Newton im Inertialsystem,  $\Sigma$ )

$$\begin{aligned} m \ddot{\vec{r}'} &= \vec{F} - m \ddot{\vec{R}}_{00'} - m \vec{\omega} \times (\vec{\omega} \times \vec{r}') - 2m \vec{\omega} \times \vec{r}' - m \vec{\omega} \times \vec{r}' \\ &\quad \text{Baugleichheit von Beschleunigung } (\vec{R}_{00'}, \vec{\omega}) \text{ Bezugssystem} \end{aligned}$$

Bem.: • Burg. in  $\Sigma'$  hat Form wie in  $\Sigma$ ,  
aber hilft  $\vec{F} + \text{"Scheinkräfte"}$  als Ursache auf RWS

- $m \ddot{\vec{r}'} \neq 0$ , und wenn  $\vec{F} = \vec{0}$   $\Rightarrow \Sigma'$  kein Inertialsystem
- ① von Beschleunigung des Ursprungs  
 $\rightarrow$  z.B. Spurbar bei Flugzeugstart etc.
- ② hat Zentrifugalkraft (auch: Fliehkrift); ist  $\perp \vec{\omega}$   
 $\rightarrow$  Kurvenfahrt, Kraft nach außen

• ③ heist Corioliskraft; geschwindigkeitsabhängig;  $\perp \vec{\omega}, \vec{v}$   
 $\rightarrow$  wichtig für Meteorologie, Artillerie, Flussdynamik, ...

• ④ von nichtgleichförmiger Rotation  
eher unwichtig, da meist  $\vec{\omega} = \vec{0}$

## 1.4 Mehrteilchensysteme: Erhaltungssätze

### Drehimpulserhaltung

→ hier: System mit  $N \geq 2$  Massenpunkten  
(s.auch 'starrer Körper' in §3)

z.B. Atome eines Gases  
durch Federn gekoppelte Massen  
Planeten im Sonnensystem

→ je mehr Erhaltungssätze (vgl. §1.2, §.8) bekannt sind,  
desto genauer kennt man die System-Dynamik  
(und ohne explizite Lösung der Regel!)

### Impulserhaltung

$N=1$ :  $(\vec{p} = m \frac{d}{dt} \vec{r})$ ,  $\dot{\vec{p}} = \vec{F}$   
 $N$  Teilchen: Kraft auf i-tes T.  
 $\vec{F}_i = \vec{F}_{i\text{ext}} + \sum_{j \neq i}^N \vec{F}_{ij}$   
externe Kräfte innere Kräfte  
(z.B.  $m_i \vec{g}$ )

$$\Rightarrow \dot{\vec{p}} = \sum_{i=1}^N \dot{\vec{p}}_i = \sum_{i=1}^N \vec{F}_{i\text{ext}} + \sum_{i=1}^N \sum_{j \neq i}^N \vec{F}_{ij}$$

$$\Leftarrow \frac{1}{2} \sum_{i,j=1}^N (\vec{F}_{ij} + \vec{F}_{ji}) = \vec{0} \quad (\text{Newton III: } \vec{F}_{ij} = -\vec{F}_{ji})$$

→ Gesamtimpuls  $\vec{P} = \sum_{i=1}^N \vec{p}_i$  ist erhalten, falls  
keine externen Kräfte vorhanden.

Bsp.:

$$\Rightarrow M \ddot{\vec{R}} = \sum_{i=1}^N \vec{F}_{i\text{ext}} \equiv \vec{F}_{\text{ext}} \quad (m_i = \text{const.})$$

→ Schwerpunkt bewegt sich wie ein Teilchen mit  
Masse  $M$ , an dem alle externen Kräfte angedreht  
(Schwerpunktstrahle)

→  $v_2 > v_1$ . E-Gesetz? ja: Ziehen am Teilchen verhindert Ablauf!

Liz Uebergang Pktite  $\Rightarrow \vec{F}_{\text{ext}}$   $\parallel$  Orbitellor  $\Rightarrow$  kein Schwerpunkt  
also.  $\vec{L} = \vec{0}$ ,  $L = |\vec{L}| = \text{const.} = m_1 v_1 = m_2 v_2$

$$\Leftrightarrow v_2 = \frac{1}{2} v_1$$

$v_2 > v_1$ . E-Gesetz? ja: Ziehen am Teilchen verhindert Ablauf!

### Drehimpulserhaltung

$$\underline{N=1}: \quad (\vec{L} = \vec{r} \times \vec{p} = m \vec{r} \times \vec{v})$$

$$\dot{\vec{L}} = m \vec{r} \dot{\vec{r}} + m \vec{r} \times \vec{v}^2 = \vec{r} \times \vec{F} \quad \underline{\text{Drehmoment}}$$

$$\underline{N \text{ Teilchen}}: \quad \vec{L} = \sum_{i=1}^N \vec{r}_i \times \vec{p}_i = \sum_i m_i \vec{r}_i \times \vec{v}_i \quad \underline{\text{Gesamtimpuls}}$$

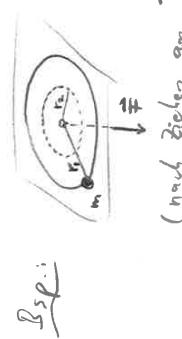
$$\Rightarrow \dot{\vec{L}} = \sum_{i=1}^N m_i \vec{r}_i \times \vec{v}_i^2 = \sum_{i=1}^N \vec{r}_i \times \vec{F}_{i\text{ext}} + \sum_{i,j} \vec{F}_{ij}$$

$$\begin{aligned} \text{Drehmoment der} \\ \text{externen Kräfte} \\ = \frac{1}{2} \sum_{i,j=1}^N (\vec{r}_i - \vec{r}_j) \times \vec{F}_{ij} \\ = \vec{0} \quad \Leftrightarrow \text{meistens; da } \vec{F}_{ij} \parallel (\vec{r}_i - \vec{r}_j) \\ \text{z.B. für Schachbrettfeld, Cadom, ...} \\ \text{richtig für z.B. Reibungs...} \end{aligned}$$

$$\rightarrow \underline{\text{Gesamtimpuls}} \quad \vec{L} = \sum_{i=1}^N \vec{L}_i \quad \text{ist erhalten, falls}$$

$$\text{keine externen Kräfte vorhanden (und sonst keine } \parallel \text{ Verbindungsvektoren)}$$

Bsp.: Drehimpuls (und Drehmoment) hängen von Winkel des  
Koordinatursprungs ab (da  $\sim \vec{r}_i$ ); die Gl. oben gelten  
natürlich für alle Ursprünge bzw. Koordinatensysteme.



T. mit Masse  $m_1$  rotiert mit  $v_1$   
auf Tischplatte, Radius  $r_1$  (ideal, reibungsfrei)  
(nach ziehen am Teller: ) Geschw.  $v_2$  bei Radius  $r_2$  ?

Liz Uebergang Pktite  $\Rightarrow \vec{F}_{\text{ext}}$   $\parallel$  Orbitellor  $\Rightarrow$  kein Schwerpunkt  
also.  $\vec{L} = \vec{0}$ ,  $L = |\vec{L}| = \text{const.} = m_1 r_1 v_1 = m_2 r_2 v_2$

Ortvektor des Zentrs im Inertialsys.

Def eine Funktion  $f(\vec{r}_1, \vec{r}_2, \dots, \vec{r}_N, \dot{\vec{r}}_1, \dot{\vec{r}}_2, \dots, \dot{\vec{r}}_N, t)$

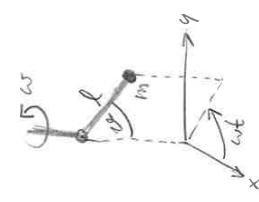
heist Erhaltungssgröße (6z. Konstante der Bewegung'), wenn sie für alle lin.  $\vec{r}_i(t)$  die Längen konstant ist:

$$\frac{d}{dt} f(\vec{r}_1, \dots, \vec{r}_N, \dot{\vec{r}}_1, \dots, \dot{\vec{r}}_N, t) = 0$$

$$(\text{Bsp: reibungsfreier Schieber und } E(\vec{r}, \dot{\vec{r}}) = T + V = \frac{m}{2} \dot{\vec{r}}^2 + m g z)$$

→ jede Erhaltungssgröße erlaubt das Lösen der Bewg. (verwendet Anzahl der nötigen Integrationen von eins)

Lsg.: Pendel ( $m, l$ ) auf angehobener Höhe ( $w$  konstant)



$$(5) \text{ a) Bsp. aufstellen:}$$

im mitrotierenden System  $\mathcal{E}'$ ,  
 $\vec{r}' = l(\sin \varphi, 0, -\cos \varphi)$

$$\Rightarrow \ddot{\vec{r}}' = \rho \ddot{\varphi} (\cos \varphi, 0, -\sin \varphi) - \ddot{\varphi} \dot{\varphi}^2 (\sin \varphi, 0, -\cos \varphi)$$

Beschleunigung in tang. Richtg

$$(\text{vgl. §1.3, S. 10})$$

→ tangentiale Komponente der Gewichtskraft:  $-mg \sin \varphi$   
 → Zentrifugalkraft  $-m \vec{\omega} \times (\vec{\omega} \times \vec{r}') = ml \dot{\varphi}^2 (\sin \varphi, 0, 0)$   
 $\vec{r} = (0, 0, w)$

$$\text{heit tang. kom. } + ml \dot{\varphi}^2 \sin^2 \varphi \cos \varphi$$

$$\Rightarrow ml \ddot{\varphi} = -mg \sin \varphi + ml \dot{\varphi}^2 \sin^2 \varphi \cos \varphi$$

$$(6) \text{ Erhaltungssgröße (oft angewandter Trick: Bsp. * (Funktion)):}$$

Bsp. \*  $\ell \dot{\varphi} : ml^2 \dot{\varphi}^2 = -mg l \dot{\varphi} \sin \varphi + ml^2 \dot{\varphi}^2 \sin^2 \varphi \cos \varphi$

$$\Leftrightarrow \frac{d}{dt} \left( \frac{m}{2} (\ell \dot{\varphi})^2 - \frac{m}{2} (l \dot{\varphi} \sin \varphi)^2 - mg l \dot{\varphi} \cos \varphi \right) = 0$$

$$\Leftrightarrow f(\varphi, \dot{\varphi}) = \text{Erhaltungsgröße} = \text{const} \in C$$

(c) Bsp. lösen durch eine Integration:

$$\dot{\varphi} = \frac{dl}{dt} = \pm \frac{1}{l} \sqrt{\frac{2c}{m} + (l \omega \sin \varphi)^2 + 2gl \cos \varphi}$$

$$\Leftrightarrow \ell = \pm l \int_{\varphi_0}^{\varphi} d\varphi' \left( \frac{2c}{m} + (l \omega \sin \varphi')^2 + 2gl \cos \varphi' \right)^{-\frac{1}{2}}$$

(( hier Stromfkt. nicht als elementare Fkt darstellbar ))

Spezialfall:  $N=2$

betrachte 2 T. mit Ortvektoren  $\vec{r}_i$ ,  $i = 1, 2$   
 ohne externe Kräfte ("abgeschlossenes System")

$$\text{Bsp. : } m_1 \ddot{\vec{r}}_1 = \vec{F}_{21},$$

$$m_2 \ddot{\vec{r}}_2 = -\vec{F}_{12}$$

$$\text{Schwerpunkt } \vec{R} = \frac{m_1 \vec{r}_1 + m_2 \vec{r}_2}{m_1 + m_2}$$

Relativkoord.  $\vec{r} = \vec{r}_1 - \vec{r}_2$

$$\begin{aligned} \Leftrightarrow \vec{r}_1 &= \vec{R} + \frac{m_2}{m_1 + m_2} \vec{r}, & \vec{r}_2 &= \vec{R} - \frac{m_1}{m_1 + m_2} \vec{r} \\ \Rightarrow \ddot{\vec{R}} &= \frac{m_1 \ddot{\vec{r}}_1 + m_2 \ddot{\vec{r}}_2}{m_1 + m_2} = \frac{\vec{r}_1 - \vec{r}_2}{m_1 + m_2} = \vec{0} & (\text{Impulserhaltung!}) \\ \ddot{\vec{r}} &= \vec{r}_1 - \vec{r}_2 = \left( \frac{1}{m_1} + \frac{1}{m_2} \right) \vec{F}_{21} = \frac{m_1 + m_2}{m_1 m_2} \vec{F}_{21} & \stackrel{\text{!}}{\equiv} \mu \text{ als reduzierte Masse } \nu \end{aligned}$$

- wenn  $\vec{F}_{21}$  nur von  $\vec{r}$  abhängt, fligt die Bsgl.

$$\mu \ddot{\vec{r}} = \vec{F}_{21}(\vec{r})$$

große Variationsg.: 2-Teilchen-System zwangsgekört auf Bewegung eines Teilchens, mit Masse  $\mu$ .

- wenn  $\vec{F}_{21}$  nur von  $\vec{r}$  abhängt, fligt die Bsgl.
- wenn  $\vec{F}_{21}$  nur von  $\vec{r}$  abhängt, fligt die Bsgl.

spricht man von einem Zentraleffektproblem.

→ Schiefe  $\vec{F}_{21}(\vec{r}) = f(r) \vec{r}$ ,  $r = |\vec{r}|$  (vgl. 4.5)

→  $\vec{L} = \mu \vec{r} \times \vec{v}$  bleibt erhalten (da  $\vec{F} \parallel \vec{r}$ ,  $\vec{r} \cdot \vec{F} = 0$ )

→ Bewegung findet in Ebene  $\perp \vec{L}$  statt  
 (( da  $\vec{r} \cdot \vec{L} \sim \vec{r} \cdot (\vec{r} \times \vec{v}) = 0$  ))

## 1.5 Anwendung: Koppler

als williges Bsp. eines Zentralkräfteproblems )  $\Rightarrow$  für  $V = -\frac{C}{r^2}$

Koppler-Problam:  $\vec{F} = -\nabla V(r)$  mit  $V(r) = -\mu \frac{m_1 m_2}{r}$  (Gravitationspot.)

(( Newtonsche Gravitationskonstante  $\mu = 6.673 \dots \cdot 10^{-11} \frac{\text{m}^3}{\text{kg} \cdot \text{s}^2}$  ))

dies ist  $\rightarrow$  Zentraleffekt  $\Rightarrow$  Drehimpulserhaltung

- conservative Kraft  $\Rightarrow$  Energieerhaltung

$\rightarrow$  können (drei) Koordinaten aus Erhaltungsgesetzen herleiten.

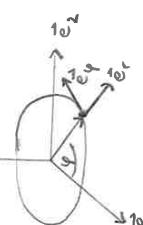
• gezeichnet Koordinaten: Zylinderkoord.

$$\begin{aligned}\vec{L} &= \mu \vec{r} \times \dot{\vec{r}} \\ &\Rightarrow \vec{r} \perp \vec{L} \text{ und } \dot{\vec{r}} \perp \vec{L}\end{aligned}$$

$\rightarrow \vec{r}(t)$  bleibt ( $\forall t$ ) in Ebene  $\perp \vec{L}$

$\rightarrow$  Bahncurve liegt stil auf Zylinderwand.

parametrisieren



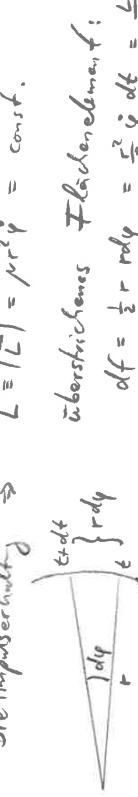
$$\begin{aligned}\vec{e}_r &= \cos \varphi \vec{e}_1 + \sin \varphi \vec{e}_2 \\ \vec{e}_\varphi &= -\sin \varphi \vec{e}_1 + \cos \varphi \vec{e}_2 \\ &= \vec{e}_r [\vec{e}_1 \cos \varphi + \vec{e}_2 \sin \varphi] \\ &= \vec{e}_r \vec{e}_\varphi\end{aligned}$$

$$\vec{r}(t) = r(t) \vec{e}_r(t) = r(t) \begin{pmatrix} \cos \varphi(t) \\ \sin \varphi(t) \end{pmatrix}$$

mit  $\vec{r} = r \vec{e}_r$ ,  $\dot{\vec{r}} = \dot{r} \vec{e}_r + r \dot{\vec{e}}_r = \dot{r} \vec{e}_r + r \vec{e}_\varphi$

wird  $\vec{L} = \mu \vec{r} \times \dot{\vec{r}} = \mu r \dot{r} \vec{e}_\varphi + \mu r \dot{\varphi} \vec{e}_r + \vec{e}_\varphi = \mu r^2 \dot{\varphi} \vec{e}_z$

Drehimpulserhaltung  $\Rightarrow L = |\vec{L}| = \mu r^2 \dot{\varphi} = \text{const.}$



$$\frac{df}{dt} = \frac{L}{2\mu} = \text{const.}$$

"  $\rightarrow$  dies ist der Kopplersche Flächensatz: Dreieck  $\int_V V(r) dV$

• benutze Erhaltungsgesetze zur Bestimmung der Bahncurve  $r(\varphi)$

s. auch  $\Rightarrow$  Drehimpulserhaltung  $\mu r^2 \dot{\varphi} = L = \text{const.}$

Energieerhaltung  $T + V = \frac{\mu}{2} \dot{r}^2 + V(r) = \frac{\mu}{2} (\dot{r}^2 + r^2 \dot{\varphi}^2) + V(r) = E = \text{const.}$

$$\text{dies ist } \Rightarrow \text{Zentraleffekt} \Rightarrow \text{Drehimpulserhaltung}$$

$$\Rightarrow E = \frac{\mu}{2} \dot{r}^2 + \frac{L^2}{2\mu r^2} + V(r) \quad \Rightarrow V_{\text{eff}}(r) = \text{effektives Potenzial}$$

$$\Leftrightarrow \dot{r} = \pm \sqrt{\frac{2}{\mu} [E - \frac{L^2}{2\mu r^2} - V(r)]}$$

$$\rightarrow \begin{cases} \ldots > 0 \\ \ldots < 0 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} \text{Umlaufbahnpunkte folgen aus " " } \\ \dot{r} = 0 \Rightarrow E = V_{\text{eff}}(r) \end{cases}$$

$$\rightarrow \text{unterschiedl 2 Arten von Bewegungen:}$$

- "gebunden":  $r_{\max} < \infty$  ( $E < 0$ )
- "angebunden":  $r_{\max} = \infty$  ( $E > 0$ )

$$\rightarrow \text{Drehimpulserhaltung f\"ur } dt \Rightarrow d\varphi \text{ ben\"utzen:}$$

$$\begin{aligned}\dot{r} &= \frac{dr}{dt} = \frac{dr}{d\varphi} \frac{d\varphi}{dt} = \frac{dr}{d\varphi} \frac{L}{\mu r^2} \\ &\Rightarrow \frac{dr}{d\varphi} = \frac{\mu r^2}{L} \dot{r} = \frac{\mu^2}{L} \sqrt{2\mu [E - V(r)] - \frac{L^2}{r^2}}\end{aligned}$$

$$(V_2: \text{f\"ur auslaufende B\"ahnung}, d.h. \dot{r} \rightarrow 0)$$

$$\Leftrightarrow d\varphi = \frac{dr}{\mu^2 \sqrt{2\mu [E - V(r)] - \frac{L^2}{r^2}}}$$

$$\Leftrightarrow \varphi - \varphi_0 = \int_{r_0}^r \frac{dr'}{r'^{1/2} \sqrt{2\mu [E - V(r')] - \frac{L^2}{r'^2}}} \quad (r_0 \geq r_{\min}, r \leq r_{\max})$$

$$\Leftrightarrow d\varphi = \frac{dt}{\mu^2 \sqrt{2\mu [E - V(r)] - \frac{L^2}{r^2}}}$$

- müssen nun  $V(r)$  spezifizieren, um  $\dot{r}(t)$  zu lösen

$$\text{Sei } \boxed{V(r) = -\frac{\epsilon}{r}}$$

( $\alpha = \rho m_1 m_2 > 0$  für Gravitationskraft;

$\alpha < 0$  möglich, für abstoßende Kraft, z.B. Coulomb)

$$\Rightarrow \dot{r} = \int_{r_0}^r \frac{dr'}{r'^{1/2}} L \left( 2\nu(E + \frac{\epsilon}{r'}) - \frac{L^2 \alpha^2}{r'^2} \right)^{-1/2}$$

neue Integrationsvariable:  $u = \frac{1}{r} \Rightarrow du = -\frac{dr}{r^2}$

$$= - \int_{u_0}^u L \left( 2\nu(E + \epsilon u) - L^2 \alpha^2 u^2 \right)^{-1/2}$$

$$= - \int_{u_0}^u \left( \frac{2\nu E}{L^2} + 2 \frac{\nu \alpha}{L^2} u - u^2 \right)^{-1/2}$$

Integral hat elementare Log; checken Brüderlein/Mathematik/oder:

$$\begin{aligned} \int \frac{dx}{\sqrt{a+2bx-x^2}} &= \int \frac{dx}{\sqrt{a+b^2-(x-b)^2}} = \frac{1}{\sqrt{a+b^2}} \int \frac{dx}{\sqrt{1-\left(\frac{x-b}{\sqrt{a+b^2}}\right)^2}} \\ &\stackrel{x-b}{=} \int \frac{dy}{\sqrt{1-y^2}} = C + \arcsin(y) \\ &\stackrel{y=\cos(\varphi)}{=} C' - \arccos(y) \\ &= \arccos\left(\frac{1}{r} - \frac{\nu \alpha}{L^2}\right) \Big|_r^{r'} \\ &= \arccos\left(\frac{\nu \alpha E}{L^2} + \left(\frac{\nu \alpha}{L^2}\right)^2\right) \Big|_r^{r'} \end{aligned}$$

$$\text{mit } \varphi = \varphi_0 \text{ bei } r=r_0 \Rightarrow \cos \varphi = \frac{\frac{1}{r_0} - \frac{\nu \alpha}{L^2}}{\sqrt{1 + \frac{2\nu E}{L^2 \alpha^2}}} \quad \text{III}$$

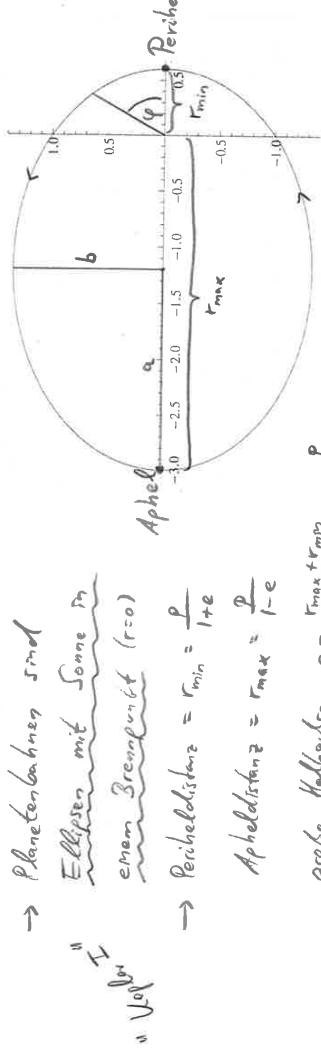
zur Vereinfachung: Def  $\epsilon = \sqrt{1 + \frac{2\nu E}{L^2 \alpha^2}}$  Exzentrität  
 $\rho = \frac{L^2}{\nu \alpha}$  Bahnkurve

$$\Rightarrow e \cos \varphi = \frac{\rho}{r} - 1 \Leftrightarrow r(\varphi) = \frac{\rho}{1 + e \cos \varphi}$$

- Bem.: • haben geometrische Form der Bahn  $r(\varphi)$  erhalten;  
 exakte Lösung  $r(t), \varphi(t)$  komplexe [Gitternetz/Code/Symbol]
- $r(\varphi)$  sind Kreislinie:
  - Kreis/Ellipse/Parabel/Hyperbel für  $e=0/0<e<1/e>1$
  - haben geschlossene Bahn erhalten;
  - Spezialfall der Grav.-P.t. (für andere  $V(r)$  i.A.

### • Analyse der Bahnkurve

$$\text{z.B. } E < 0 \Rightarrow e < 1$$



→ Planetenbahnen sind Ellipsen mit Sonne in einem Brennpunkt ( $r=0$ )  
 → Periheldistanz  $= r_{\min} = \frac{p}{1+e}$   
 → Apheldistanz  $= r_{\max} = \frac{p}{1-e}$

$$\text{große Halbachse } a = \frac{r_{\max} + r_{\min}}{2} = \frac{p}{1-e^2}$$

kleine Halbachse  $b$ , in kartes. Koord

$$\text{dann } 0 \stackrel{!}{=} \partial_\varphi \gamma = \frac{e + e \cos \varphi}{(1 + e \cos \varphi)^2} \Leftrightarrow \cos \varphi = -e \Leftrightarrow b = \frac{p \sqrt{1-e^2}}{1-e}$$

→ für die Umlaufzeit  $T$  gilt (5.15:  $\frac{df}{dt} = \frac{L}{2\nu}$ )

$$\Rightarrow T^2 = \frac{4\nu^2 f^2}{L^2} = \frac{4\nu^2 \pi^2 \rho}{L^2} a^3 = \frac{4\nu^2 \pi^2}{\alpha} a^3 = \frac{4\pi^2}{g(m_1+m_2)} a^3$$

→ Quadrat der Umlaufzeiten von Planeten sind proportional zur dritten Potenz der großen Bahnhalbachse

• ungeänderte Bewegung

$$\rightarrow \underline{x > 0} \quad (\text{anziehende Kraft}), \quad E > 0 \Rightarrow e > 1$$

$$r = \frac{\rho}{1 + e \cos \varphi}$$



→ a < 0 (abstoßende Kraft), Lösung wie oben,

$$\text{mit } \rho = \frac{l^2}{e \alpha} < 0 : \quad r = -l/p_1, \quad E > 0 \Rightarrow e > 1$$



## 1.6 Streuung im Zentralkraftfeld

historisch: Planetenbewegen  $\rightarrow$  Interesse an Zentralkräfte

heute: willst du wissen woher Planeten kommen  $\rightarrow$  Teilchen: "Streuung"

z.B. Atome (aber: Quanteneffekte?!)

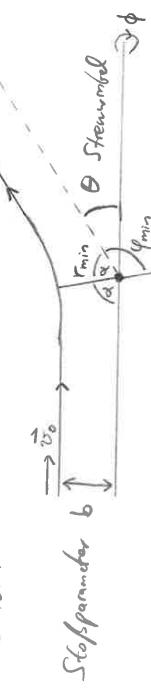
$\rightarrow$  klass. Atomen bleiben in dritter Näherung wichtig

$\rightarrow$  Beschreibung von Streuung besteht in ihrer "Sprache berora"

• betrachte ungebundene Bewegung (§1.5, §.18)

(( anziehende Kraft,  $E > 0$ ; ausreichende Kraft,  $E > 0$ )

aus Sicht des "Kometen"



$\rightarrow$  Störgröße  $\varphi_{\text{ext}}$  in Streuung-

würde z.B. in Teilchenphysik: Position-Position-Streuung etc.

$\rightarrow$  Störgrößenuntersuchung!

$\rightarrow$  aus Erfahrung:  $2\alpha + \theta = \pi$ ,  $\alpha + \varphi_{\text{min}} = \pi \Rightarrow \theta = 2\varphi_{\text{min}} - \pi$

$\rightarrow$  Annahme:  $\lim_{r \rightarrow \infty} V(r) = 0$

$$\Rightarrow E = T + V = \frac{1}{2} m v_0^2 - L = \frac{1}{2} m \vec{v}_x^2 / r = \mu b v_0$$

$$\text{damit und } (\text{abs.} \text{ §1.5, §.16: } \varphi - \varphi_0 = \int_{r_0}^r \frac{dr'}{r'^2} \frac{L}{V(r') - \frac{L^2}{2m r^2}}) \\ \Rightarrow (\varphi_{\text{ext}} - \varphi_0) = \int_{r_{\text{min}}}^{\infty} \frac{dr}{r^2} \frac{\mu b v_0}{V(r) - \frac{L^2}{2m r^2}}$$

$$\varphi_{\text{ext}} = \int_{r_{\text{min}}}^{\infty} \frac{dr}{r^2} \frac{\mu b v_0}{V(r) - \frac{L^2}{2m r^2}} = \int_{r_{\text{min}}}^{\infty} \frac{dr}{r^2} \frac{b}{1 - \frac{2V(r)}{\mu b v_0^2} - \frac{L^2}{r^2}}$$

$$\text{r}_{\text{min}} \text{ aus } \frac{2V(r_{\text{min}})}{\mu b v_0^2} + \frac{L^2}{r_{\text{min}}^2} = 1$$

- definiere einen Strom- oder Übertragungsquerschnitt

Anfangszustand: z.B. Teilchenzahl in Kern / Teilchenphysik

$$A \left( \begin{array}{c} \rightarrow \\ \rightarrow \\ \rightarrow \\ \rightarrow \end{array} \right)$$

$\rightarrow$  alle T. haben gleichen Impuls  $\vec{p}$

$\rightarrow$  T. sind gleichmäßig über Querschnitt  $A$  verteilt

Endzustand:



$\int \# \text{ der gestreuten Teilchen}$   
Scheidentstrom

$\int \# \text{ der Teilchen in Spur}$

$\int \# \text{ der gestreuten Teilchen}$

$\int \# \text{ der Teilchen in Spur}$

$\int \# \text{ der gestreuten Teilchen}$

$N_S = \frac{\sigma}{A} N_{\text{init}}$   
 $\hookrightarrow$  oft "Luminosität"

$\sigma = \frac{N_S}{N_{\text{init}}/A} = \frac{(N_S / \text{zeit})}{(N_{\text{init}} / \text{zeit})} = \frac{\text{Ergebnisrate}}{\text{Teilchenstromdichte}}$   
 $\hookrightarrow$  oft "Luminosität"

$\rightarrow$  zähle (Detector) gestreute Teilchen mit  $\Theta_1 < \theta < \Theta_2$ ,

$$\text{schreibe } \sigma = \int_{\Theta_1}^{\Theta_2} d\theta \left( \frac{d\sigma}{d\theta} \right) \hookrightarrow \text{"differentieller Übertragungsquerschnitt"}$$

(( können bei  $\theta$ -Abhängigkeit noch  $\frac{d\sigma}{d\theta}$  definieren,  $d\sigma \equiv d\phi d\theta \sin\theta$ )

• für  $E, V(r)$  gegeben  $\Rightarrow \theta$  ist Funktion von  $\theta$  (§.5.19)

$$(\theta = 2\varphi_{\text{min}} - \pi = \pi - 2(\pi - \varphi_{\text{min}}) = \pi - 2 \int_{r_{\text{min}}}^{\infty} \frac{dr}{r^2} \frac{L}{V(r) - \frac{L^2}{2m r^2}}, \text{ r}_{\text{min}} \text{ aus } \cdot \pi = 0)$$

alle T. mit Stoßparameter zwischen  $b, b+db$  werden in den Winkelbereich zwischen  $\Theta, \Theta + d\Theta$  gescheut.



$\hookrightarrow$

$$\text{Flächenelement } d\sigma = 2\pi b \, db = 2\pi b \left| \frac{db}{d\theta} \right| d\theta$$

$$\hookrightarrow \frac{d\sigma}{d\theta} = 2\pi b \left| \frac{db}{d\theta} \right|$$

Bsp.: Streuung harter Teilchen

$$\text{Sei } V(r) = \begin{cases} \infty & \text{for } r < R \\ 0 & \text{for } r \geq R \end{cases}$$

(z.B. zwei Billardkugeln, Distanz  $r_0$ , Radius  $a \Rightarrow \mu = \frac{r_0}{2}, R = 2a$ )  
beküttete  $b < R$  (daher Streuung / Stoß bei  $b > R$ )



$$\Rightarrow \theta = \pi - 2 \int_{\frac{R}{2}}^{\infty} \frac{dr}{r^2} \frac{b}{\sqrt{1 - \frac{b^2}{r^2}}} \quad \text{Sollf: } a = \frac{b}{r}, dr = -\frac{bdr}{r^2} \\ = \pi + 2 \int_b^0 \frac{da}{R-a} = \pi - 2 \left[ \arcsin \frac{a}{R} \right]_a^0 = \pi - 2 \frac{\pi}{2} + 2 \arcsin \frac{b}{R}$$

$$\Rightarrow b(\theta) = R \cos\left(\frac{\theta}{2}\right)$$

$$\Rightarrow \frac{d\sigma}{d\theta} = 2\pi b \left| \frac{db}{d\theta} \right| = 2\pi R \cos^2 \frac{\theta}{2} \sin \frac{\theta}{2} = \frac{\pi R^2}{2} \sin \theta$$

- Beim • haben also (harten) Wirkungsquerschnitt  
 $\sigma = \int_0^\pi d\theta \frac{db}{d\theta} = \frac{\pi R^2}{2} \left[ -\cos \theta \right]_{\theta=0}^\pi = \pi R^2$  ~~vernachl!~~ vernachl!  
•  $b(\theta)$  hatten wir auch geometrisch herleiten können,  
 $b = R \sin \alpha, 2\alpha + \theta = \pi$



## 2. Lagrange-Formalismus

$\rightarrow$  s. z.B. [ Goldstein / Poole / Safko, §2 ]

bisher: sehr einfache Systeme

$\rightarrow$  Koordinaten, Kräfte  $\rightarrow$  Newton II  $\rightarrow$   $L_{\text{sys}}$   
 (wir hatten meist holonome Randbedingungen vorliegen:

Position eingeschränkt durch Gleichungen  $f(\vec{r}_1, \vec{r}_2, \dots, t) = 0$   
 $\rightarrow$  kontinuierlich durch verallgemeinerte Koordinaten,  
 z.B. Polarkoordinaten, Liniel etc. berücksichtigen)

oft: Systeme mit ungekennzeichneten Erhaltungssätzen  
 z.B. nichtholonome Randbedingungen

(Bsp:  $\vec{r}$  liegt auf Kreisbogen  $\vec{r} \downarrow \vec{n} \neq 0$ )

$\rightarrow$  Erhaltungssatz von  $\vec{r}$  auf Kreisbogen  $\vec{r}^2 - R^2 = 0$   
 (Bsp: Körper rollt, ohne zu rutschen)

## 2.1 Variationsrechnung

(brauchen wir für diese Umformulierung, die Bedecke ist (s. §2.2) die folgende)

Beh.: Passaplat. bewegt sich via  $m\ddot{r} = -\nabla V$

$\Leftrightarrow$  Passaplat. bewegt sich auf Bahnkurve, welche darstellt eines Integrals ("Wirkung") extremisiert (meist: minimiert)

- Varietät ist also auch für z.B.  $N_{\text{el, tot}} - \text{Rotations-}$  Streuung gültig
- für kleine  $E_z$  haben relativistische Effekte vernachl.

Fest Streuung: • haben nur  $E, \vec{p}$ -Erhaltung benutzt

- elementare Herleitung; weiterführende Diskussion
- Erhaltungssätze gelten und im Quantenmechanik nur erlaubte / auslaufende T. von Interesse
- Erzielbarkeit des Stromproduktes unviersellig
- nur erlaubte / auslaufende T. von Interesse
- betrachte Umgebung des Stromzentrums als "Glocke"

→ benötigt neue Methode zur mathematischen  
Formulierung dieses Prinzips: Variationsrechnung -

Funktion: Abbildung  $R \rightarrow R$ ;  $x \mapsto y(x)$

Funktional: Abbildung  $V \rightarrow R$ ;  $y \mapsto F[y]$

• Funktionsraum mit best. Eigenschaften,  
meist: reell, stetig, diff'bar

$$\text{Bsp: } \bullet F[y] = y(x_0) = \int_{x_1}^{x_2} y(x) f(x-x_0)$$

$$\bullet F[y] = \int_{x_1}^{x_2} f(y(x), y'(x), x) \quad \text{mit Funktion } f$$

$$\bullet \text{Länge einer Bahnkurve}$$

$$\ell = \int dx \sqrt{(dx)^2 + (dy)^2}$$

$$= \int_{x_1}^{x_2} dx \sqrt{1 + (y'(x))^2} = L[y]$$

• Brachistochrone - Problem  
kürzeste (lauf) Zeit [im homogenen Gravitationsfeld]  
(Johann Bernoulli, 1667-1748 → Variationsrechnung)

Passiert nicht am Anfang;  
reibungsfreie Bewegung von  $b \rightarrow a$



$$t_{ba} = \int dt = \int \frac{dx}{v} = \int_0^a \frac{\sqrt{1 + (y'(x))^2}}{v(x)} dx$$

aus E-Erfüllung:  $\frac{1}{2}mv^2 = mgy(b-y)$   
 $\Leftrightarrow v = \sqrt{2g(b-y)}$

$$= \frac{1}{\sqrt{2g}} \int_0^a \frac{\sqrt{1 + (y'(x))^2}}{\sqrt{\frac{b-y(x)}{v(x)}}} dx = t_{ba}[y]$$

Extremierung eines Funktions  $F[y] = \int_{x_1}^{x_2} f(y, y', x)$

Anm.: sei die Funktion  $y_0$  ein Extremum (z.B. Minimum) von  $F[y]$ :

$$F[y_0] \geq F[y]$$

Sei  $\delta y(x)$  eine beliebige (stetige, diff'bare) Flkt mit  $\delta y(x_1) = \delta y(x_2) = 0$

→ betrachte  $F[y_0 + \alpha \delta y]$  als  
Funktion von  $\alpha \in \mathbb{R}$

$$\Rightarrow \partial_\alpha F[y_0 + \alpha \delta y] \Big|_{\alpha=0} = 0 \quad (\forall \delta y)$$

$$\text{es ist } \partial_\alpha F \Big|_{\alpha=0} = \partial_\alpha \int_{x_1}^{x_2} dx f(y_0 + \alpha \delta y, y'_0 + \alpha \delta y', x) \Big|_{\alpha=0}$$

$$= \int_{x_1}^{x_2} dx \left[ \delta y \partial_y f + \delta y' \partial_{y'} f \right] \Big|_{y=y_0}$$

$$= \int_{x_1}^{x_2} dx \left[ \delta y (\partial_y f) + \delta y' (\partial_{y'} f) \right] \Big|_{y=y_0}$$

$$= \int_{x_1}^{x_2} dx \delta y \left[ \partial_y f - \partial_x \partial_{y'} f \right] + \left. \left( \delta y (\partial_{y'} f) \right) \right|_{x=x_1}$$

$$= 0 \quad \text{da } \delta y(x_1) = 0$$

muss (s.o.) für alle  $\delta y(x)$  gelten;  
z.B. Prädiktoren für solde:

$$\Rightarrow \boxed{\frac{\partial f}{\partial y} - \frac{d}{dx} \frac{\partial f}{\partial y'}} = 0 \quad \forall x, \quad \text{Euler-Gleichung -}$$

Variationsernung:

für  $N$  Funktionen  $y_n$ ,  $n=1, \dots, N$

bekommt man  $N$  Gleichungen  $\frac{\partial f}{\partial y_n} - \frac{d}{dx} \frac{\partial f}{\partial y'_n} = 0$

(Daneben: wähle  $\delta y_n \neq 0$  nur für bestimmten Zustand etc.)

Bsp.: Brachistochronen-Problem (S. 23:  $f = \frac{\sqrt{1+(y')^2}}{\sqrt{6-y}}$ ) 25

$$\partial_y f = +\frac{1}{2} \frac{\sqrt{1+(y')^2}}{(6-y)^{3/2}}, \quad \partial_{y'} f = \frac{1}{2} \frac{2y'}{\sqrt{1+(y')^2} \sqrt{6-y}}, \quad \partial_x \partial_{y'} f = \text{lang...}$$

$$\text{aber } \partial_x [y' \partial_y f - f] = y'' \partial_y f + y' \partial_x \partial_y f - y' \partial_y f - y'' \partial_y f \stackrel{f \approx 0}{=} y'' (\partial_y f - \partial_x \partial_y f) + y' (\partial_x \partial_y f - \partial_y f)$$

$$= 0 \text{ wegen Euler-GG.}$$

$\Rightarrow [\dots]$  ist eine Konstante (m.x.)

folgt (s.o.), da  $f$  nicht explizit von  $x$  abhängt!

(L.) und oft als erstes Integral der Euler-GG bezeichnet)

$$\Leftrightarrow \frac{(y')^2}{\sqrt{1+(y')^2} \sqrt{6-y}} - \frac{\sqrt{1+(y')^2}}{\sqrt{6-y}} \cdot \frac{\sqrt{1+(y')^2}}{\sqrt{1+(y')^2}} = \text{const.}$$

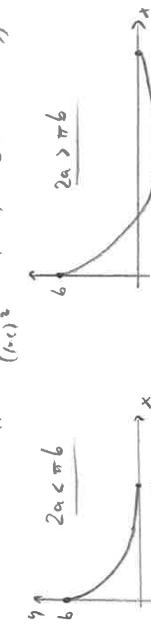
$$\Rightarrow \sqrt{1+(y')^2} \sqrt{6-y} = -\frac{1}{\text{const.}} \Rightarrow (1+(y')^2)(6-y) = \frac{1}{(\text{const.})^2} \equiv 2A$$

Bem.:  $y_2$  ist Zykloide:

$$x(\varphi) = A(\varphi - \sin \varphi), \quad y(\varphi) = b + A(\cos \varphi - 1)$$

$$\left( \text{d.h.: } y' = \frac{dy}{dx} = \frac{dy/d\varphi}{dx/d\varphi} = \frac{-A \sin \varphi}{A(1-\cos \varphi)}, \right)$$

$$(1+(y')^2)(6-y) = \frac{(1-\cos \varphi)^2 + \sin^2 \varphi}{(1-\cos \varphi)^2} A(1-\cos \varphi) = 2A \quad \checkmark \quad )$$



Bem.: dies sind Dgl's 2. Ordnung (wie Newton II.).

• L ist nicht endetg. :

$$\text{Sei: } \tilde{L} = L + \frac{d}{dt} g(t, v, t)$$

$$\text{dann: } \tilde{S} = \int_a^{t_2} dt \tilde{L} = S + \int_{t_1}^{t_2} dt \frac{d}{dt} g = S + g(y_{t_2}, t_2) - g(y_{t_1}, t_1)$$

aber bei Variation  $g \rightarrow g + \delta g$ ,  $g_2(t_2) = 0 = \delta g(t_2)$   
bleiben die Randtermen unverändert

$\Rightarrow$  haben keinen Einfluss auf Euler-Lagrange-Gl. !

## 2.2 Prinzip der kleinsten Wirkung

bzw. (Fermat-, Poincaré-, d'Alembert-) Hamilton-Prinzip

Beschreibt ein System (mit s "Freiheitsgraden") durch variierende Koordinaten (müssen nicht kartesisch sein)  $q_1, \dots, q_5$ .

$$\left. \begin{aligned} & \text{z.B.: Massenpunkte, } S = \int_a^{t_2} L(q_i, \dot{q}_i, t) dt \\ & \quad \{q_i\} = \{x_1, q_1, z_1, x_2, q_2, z_2, \dots, x_N, q_N, z_N\} \\ & \quad \text{ob: } \{q_i\} = \{\tau_1, \theta_1, \rho_1, \tau_2, \theta_2, \rho_2, \dots, \tau_N, \theta_N, \rho_N\} \end{aligned} \right)$$

Die Zeitableitung  $\dot{q}_1, \dots, \dot{q}_5$  helfen variableme Gleichungen zu lösen.

$$\text{Def: } q = (q_1, \dots, q_5), \quad \dot{q} = (\dot{q}_1, \dots, \dot{q}_5)$$

$$\begin{aligned} & L(q, \dot{q}, t) \in \mathbb{R} \quad \text{Lagrange-Funktion} \\ & S[q] = \int_{t_1}^{t_2} dt L(q, \dot{q}, t) \quad \text{Wirkung} \end{aligned} \quad \left( \text{vgl. S. 21, mit } \begin{pmatrix} x_{(x)} \\ q_{(x)} \end{pmatrix} \rightarrow \begin{pmatrix} t \\ \dot{q} \end{pmatrix} \right)$$

Das Hamiltonsche Prinzip:  $S$  ist extremal, bzw.  $\delta S = 0$

$\rightsquigarrow$  mit Euler-GG folgen dann die

Euler-Lagrange-Gleichungen

$$\boxed{\frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_n} - \frac{\partial L}{\partial q_n} = 0} \quad H_n$$

Bem.: • dies sind Dgl's 2. Ordnung (wie Newton II.).

→ Darstellung z.B. von Mathematik,

Parametric Plot  $\left[ \begin{array}{l} \{A(\varphi - \sin \varphi), b + A(\cos \varphi - 1)\}, \{q_1, 0, 2\pi\} \end{array} \right]$

wählen, z.B.  $\frac{a}{b} = 1$

- bisher keine Annahmen über die Form von  $L$ .

$\rightarrow$  sehr allg. Prinzip / haben noch viel Freiheit

$\rightarrow$  Passen Punkte im konserватiven Kraftfeld:

$$\text{wählte } L = T - V \quad (\text{mit } \vec{r}_n \leftrightarrow q, \quad \dot{\vec{r}}_n \leftrightarrow \dot{q})$$

$$= \sum_{i=1}^n \frac{m_i}{2} \dot{r}_i^2 - V(\vec{r})$$

$$\Rightarrow \frac{\partial L}{\partial \dot{r}_i} = \frac{\partial T}{\partial \dot{r}_i} = m_i \ddot{r}_i \quad ; \quad \frac{\partial L}{\partial r_i} = - \frac{\partial V}{\partial r_i}$$

(hier keine Summe über  $n$ )

$$(Euler-Lag.) \rightarrow \frac{\partial}{\partial t} \frac{\partial L}{\partial \dot{r}_i} - \frac{\partial}{\partial r_i} \frac{\partial L}{\partial \dot{r}_i} = m_i \ddot{r}_i + \frac{\partial V}{\partial r_i} = 0 \quad \forall n$$

$$\Leftrightarrow m_i \ddot{r}_i = - \frac{\partial V}{\partial r_i} \quad (\text{vgl. Behauptung S. 22})$$

$\rightarrow$  Part. II folgt aus Extremierung der Wk  $S = \int (T - V)$

### 2.3 Randbedingungen / Zwangsbedingungen

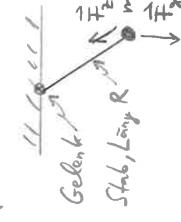
Erweiterung der Bewegung durch Gleichung der Form

$$f_\alpha(\vec{r}, \vec{r}_1, \dots, t) = 0 \quad , \quad \alpha = 1, \dots, k$$

(hier  $\vec{r}$ )  $\Rightarrow$  heterogene Zwangsbedingungen (vgl. S. 22)

(("Stelleronom" / "mechanisch"  $\Rightarrow$  ohne mit Zeitabhängigkeit  
starr feste)

Bsp (Pendel) wähle Anfangs- und Endzeit

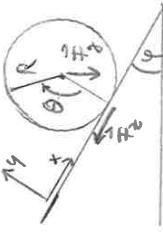


$$\left. \begin{array}{l} \text{Schwingung in } (x_1, y) - \text{Ebene} \\ x_1^2 + y^2 = R^2 \end{array} \right\} \Leftrightarrow \left. \begin{array}{l} f_1 = x_1^2 + y^2 - R^2 \\ f_2 = 0 \end{array} \right\}$$

### 2.7

Bsp (Reifen) Rollen auf schräger Ebene mit Reibung

$$\{ x = R\theta \} \Leftrightarrow \{ f_1 = x - R\theta \}$$



$\rightarrow$  Zwangsgröße  $\vec{F}_z$  erzeugen die Rand/Zwangsbedingungen;  
Behandlung mit Newtonschen Gesetzen kann sehr mühsam sein!

$\rightarrow$  Im Lagrange-Formalismus gilt man nach "Rezept" vor:

(a) Fahrt  $s = 3\pi R - t$  verallgemeinerte Koord.  $q_1, \dots, q_5$  cm,  
welche die Konfiguration des Systems parametrisieren,

(b) Drücke die Lagrangefunktion  $L = T - V$  durch  $q, \dot{q}$  aus;

$V$  enthält nur die Beiträge, die nicht Zwangsgröße verursachen

(c) Löse die Euler-Lagrange-Gln.  $\frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_n} = \frac{\partial L}{\partial q_n}, \quad n = 1, \dots, 5$

Bsp (Pendel)

$$(a) \quad q = \varphi \quad (s=1)$$

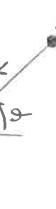
$$(x_1, y) = R(\sin \varphi, -\cos \varphi)$$

$$(b) \quad T = \frac{m}{2} \dot{\varphi}^2 = \frac{m}{2} (\dot{x}^2 + \dot{y}^2) = \frac{m}{2} R^2 \dot{\varphi}^2 \quad (\cos^2 \varphi + \sin^2 \varphi) = \frac{m}{2} R^2 \dot{\varphi}^2$$

$$V = mg y = -mg R \cos \varphi$$

$$\Rightarrow L = T - V = \frac{m}{2} R^2 \dot{\varphi}^2 + mg R \cos \varphi$$

$$(c) \quad \frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{\varphi}} = -mg R \sin \varphi, \quad \frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \varphi} = m R^2 \dot{\varphi}^2 \Rightarrow \dot{\varphi}^2 = -\frac{g}{R} \sin \varphi$$



## RK (Reihe)

- (a)  $\dot{q} = x$ ,  $\theta = \frac{x}{R}$   $\rightarrow$  kin. E. Drehung  
 (b)  $T = \frac{m}{2}x^2 + \frac{m}{2}R^2\dot{\theta}^2 = mx^2$

kin. E. Schwerkraft  $V = mg(R-x) \sin \varphi$

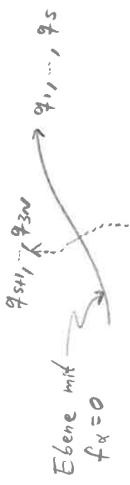
$$\Rightarrow L = T - V = mx^2 - mg(R-x) \sin \varphi$$

$$(c) \frac{dL}{dx} = mg \sin \varphi, \quad \frac{dL}{dt} = 2mx \Rightarrow \ddot{x} = \frac{g}{2} \sin \varphi$$

Bem.: • die (hydrostatische) Zwangskräfte sind also per 'Recept' eliminiert

• zur Begründung des 'Recepts':

schreibe alle 3N Koord. des Systems wie folgt:



es gilt  $f_\alpha(q_1, \dots, q_5; q_{1n}=0, \dots, q_{3n}=0) = 0 \quad \forall \alpha = 1, \dots, 6$

$$\Rightarrow \frac{\partial f_\alpha}{\partial q_n} = 0 \quad \text{für } n=1, \dots, 5$$

def  $\tilde{L} = L + \sum_{\alpha=1}^6 \lambda_\alpha f_\alpha$  ( $\lambda_\alpha$  heißen Lagrange-Multiplikatoren)

bekannt  $\lambda_\alpha \in \mathbb{R}$  als neue Koord.  $\rightarrow$  Projektion 3N+6  $\rightarrow$  verallg. Rand.

dann folgt (EL = Euler-Lagrange):

$$(1) \text{ EL mit } \lambda_\alpha \Rightarrow \frac{d\tilde{L}}{d\lambda_\alpha} = f_\alpha = \frac{d}{dt} \frac{\partial \tilde{L}}{\partial \dot{\lambda}_\alpha} = 0 \quad \text{Von}$$

$$(2) \text{ EL mit } q_{5+1} \dots q_5 \Rightarrow \frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_{5+1}} - \frac{\partial L}{\partial q_{5+1}} - \sum_{\alpha=1}^6 \lambda_\alpha \frac{\partial f_\alpha}{\partial q_{5+1}} = 0, \quad n=5+1 \dots 3N$$

$\rightarrow$  ermöglicht die Bestimmung der  $\lambda_\alpha$ .

$\rightarrow$  können daraus Zwangskräfte ableiten:

$$\frac{\partial \tilde{L}}{\partial q_n} + \frac{\partial V}{\partial q_n} - \text{Zwangskr.}/\ell_\alpha = 0$$

$$(3) \text{ EL mit } q_1 \dots q_5 \Rightarrow \frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_n} - \frac{\partial L}{\partial q_n} = 0, \quad n=1 \dots 5$$

$$((\text{vagen } \frac{\partial}{\partial q_n} f_\alpha(q_1 \dots q_5; 0 \dots 0) = 0))$$



Bei welchen Winkel  $\theta$  verliert der Passpunkt die Kugeloberfläche?

Koordinatenwelt:  $r, \theta \Rightarrow (x, y) = r(\sin \theta, \cos \theta)$

Zwangskräfte:  $f = r - R = 0$  (auf Oberfläche)

$$T = \frac{m}{2}(x^2 + y^2) = \frac{m}{2}(r^2 + r^2 \dot{\theta}^2)$$

$$V = mgh = mgr \cos \theta$$

$$\Rightarrow \tilde{L} = T - V + \lambda f = \frac{m}{2}(r^2 + r^2 \dot{\theta}^2) - mgr \cos \theta + \lambda(r - R)$$

$$(1) \quad f = 0 \Rightarrow r = R$$

$$(3) \quad \frac{d\tilde{L}}{dt} = mr^2 \dot{\theta}, \quad \frac{\partial V}{\partial \theta} = -mgr R \sin \theta \Rightarrow \dot{\theta} = \frac{g}{R} \sin \theta$$

$$(2) \quad \frac{d}{dt} \frac{\partial \tilde{L}}{\partial r} - \frac{\partial \tilde{L}}{\partial r} = 0 = \frac{d}{dt}(mr^2) - \left( \frac{m}{2}(r^2 - Rg \cos \theta + R) \right)$$

betreibe (3).  $\dot{\theta} \Rightarrow \frac{d}{dt} \frac{1}{2} \dot{\theta}^2 = -\frac{g}{R} \frac{d}{dt} \cos \theta$

$$\Leftrightarrow \frac{d\tilde{T}}{dt} = mr^2 \dot{\theta}, \quad \frac{\partial V}{\partial \theta} = -\frac{g}{R} \cos \theta + \text{const}_E$$

$$AB \dot{\theta} = 0 \text{ bei } \theta = 0 \Rightarrow \dot{\theta}^2 = \frac{2g}{R} (1 - \cos \theta)$$

betrachte (2):  $\dot{r} = 0 \quad (\text{ wegen } r = R)$

$$\Rightarrow \frac{1}{2} \dot{\theta}^2 = -\frac{g}{R} \cos \theta + \text{const}_E \quad \downarrow$$

$$\Rightarrow \lambda = -mR \dot{\theta}^2 + mg \cos \theta = mg(3 \cos \theta - 2)$$

$$\text{Zwangskraft} = \lambda \frac{df}{dr} = \lambda = mg(3 \cos \theta - 2)$$

$$\Rightarrow \text{Passpt. verliert Oberfläche wenn } \tilde{F}_r = 0$$

$$\Leftrightarrow \cos \theta_{\text{escape}} = \frac{2}{3}$$

## 2.4 Symmetrien + Erhaltungssätze

→ wichtiger Vorteil des Lagrange-Formalismus ( $\dot{q}_i$  direkt):  
Zusammenhang zwischen Summ.  $\Leftrightarrow$  Erh. System verdeckt

- Invarianz unter Zeittransformationen  $\Rightarrow$  Energierhaltung

(bzw. Homogenität der Zeit)

$L$  hängt nicht explizit von  $t$  ab:  $L = L(q_i, \dot{q}_i)$

$$\Rightarrow \frac{d}{dt} L = \sum_{i=1}^n \left( \frac{\partial L}{\partial q_i} \dot{q}_i + \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_i} \left( \frac{d}{dt} \dot{q}_i \right) \right)$$

$\stackrel{!}{=} \left( \frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_i} \right)$  wegen Euler-Lagrange Gls.

$$= \frac{d}{dt} \left( \sum_{i=1}^n \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_i} \dot{q}_i \right)$$

$$\Rightarrow \frac{d}{dt} E = 0 \quad \text{mit} \quad E = \sum_{i=1}^n \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_i} \dot{q}_i - L$$

$\rightarrow$  die definierte Energie  $E$  ist also erhalten;  
stimmt dies mit der üblichen Def überein?

$$\text{Sei } L = T - V, \quad T \equiv \frac{1}{2} \sum_{i=1}^n m_i \dot{r}_i^2$$

( $T = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^n m_i \dot{x}_i^2$  ist Spezialfall)

$$\Rightarrow \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_i} = \frac{\partial T}{\partial \dot{q}_i} - \frac{\partial V}{\partial q_i} = \frac{\partial}{\partial \dot{q}_i} \left( \frac{1}{2} \sum_{i=1}^n m_i \dot{r}_i^2 \right) = \frac{\partial}{\partial \dot{q}_i} \left( \frac{1}{2} \sum_{i=1}^n m_i \dot{r}_i^2 \right) f_{a6}(q) \dot{q}_i \dot{q}_6$$

$$= \frac{1}{2} \sum_{i=1}^n f_{a6}(q) \left( \delta_{ai} \dot{q}_6 + \dot{q}_a \delta_{6i} \right)$$

$$\Rightarrow E = \sum_{i=1}^n \dot{q}_i \left( \frac{1}{2} \sum_{i=1}^n f_{a6}(q) \left( \delta_{ai} \dot{q}_6 + \dot{q}_a \delta_{6i} \right) \right) - T + V$$

$$= \sum_{i=1}^n f_{a6}(q) \dot{q}_i \dot{q}_6 - \frac{1}{2} \sum_{i=1}^n f_{a6}(q) \dot{q}_a \dot{q}_6 + V = T + V$$

Worin

- räumliche Translationsinvarianz  $\Rightarrow$  (verallg.) Impulserhaltung

$L$  hängt nicht von einer bestimmten vorgegebenen Koordinate  $q_i$  ab:  $L = L(q_1, \dots, \cancel{q_i}, \dots, q_s, \dot{q}_1, \dots, \dot{q}_s, t)$

$\rightarrow$  dieser  $q_i$  nennt man zyklische Koordinate

$L$  ist also invariant unter  $q_i \rightarrow q_i + \ell$ ;  $\frac{\partial L}{\partial q_i} = 0$

$$\text{def} \quad p_i = \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_i} \quad \text{d.h. zu } q_i \text{ kanonisch konjugierte Impuls}$$

$$\text{damit ist} \quad \dot{p}_i = \frac{d}{dt} \left( \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_i} \right) = \frac{\partial L}{\partial q_i} = 0$$

$\rightarrow$  kanonisch konsj. Impuls ist erhalten!

Beispiel: betrachte  $N$  Massenpunkte mit  
Zentrale Kräften  $V = \sum_{i=1}^N \text{Val}(\vec{r}_i - \vec{r}_6)$

$\rightarrow$  wähle zyl. Koord.:  $\vec{r}_i, \vec{r}_{a1} = \vec{r}_a - \vec{r}_1, (a=2, \dots, N)$

$$L = \frac{m_1}{2} \dot{\vec{r}}_1^2 + \sum_{a=2}^N \frac{m_a}{2} (\dot{\vec{r}}_a + \dot{\vec{r}}_{a1})^2 - \sum_{a=2}^N V_{a6}(\vec{r}_{a1} - \vec{r}_{61})$$

$$\Rightarrow \frac{\partial L}{\partial \dot{r}_i} = m_i \dot{r}_i + \sum_{a=2}^N m_a (\dot{r}_i + \dot{r}_{ai}) = m_i \dot{r}_i + \sum_{a=2}^N m_a \dot{r}_a$$

= konstant erhalten, da  $\vec{r}_i$ zyklisch:  $L(\vec{r}_i)$

- Isoptropie des Raumes  $\Rightarrow$  Dreihängerpulserhaltung  
d.h. Invarianz unter Drehungen

betrachte kleine Drehung



$$(vgl. S. 13, S. 9: \dot{\vec{r}} = \vec{\omega} \times \vec{r})$$

$$O = \sum_{n,i} \left( \frac{\partial L}{\partial x_n^i} \dot{x}_n^i + \frac{\partial L}{\partial p_n^i} \dot{p}_n^i \right) = \sum_{n,i} \left( \frac{\partial}{\partial t} \frac{\partial L}{\partial \dot{x}_n^i} + \frac{\partial L}{\partial x_n^i} \right) = \sum_{n,i} \left( \frac{\partial}{\partial t} \sum_{n,j} \frac{\partial L}{\partial \dot{x}_n^j} \dot{x}_n^j + \frac{\partial L}{\partial x_n^i} \right)$$

$$\begin{aligned} &= \sum_{n,i} \left( \dot{p}_n^i \cdot \frac{\partial L}{\partial \dot{x}_n^i} + \dot{p}_n^i \cdot \delta_{x_n^i} \right) = \frac{d}{dt} \sum_n \dot{p}_n^i \cdot \delta_{x_n^i} \\ &= \frac{d}{dt} \sum_n \dot{p}_n^i \cdot (\delta q^i \times \vec{r}_n) = \frac{d}{dt} \sum_i \delta q^i \cdot (\vec{r}_n \times \vec{p}_n) \\ &= \delta q^i \cdot \frac{d}{dt} \sum_n \vec{r}_n \times \vec{p}_n \quad \text{Koordinatentransformation} \quad \text{Satz} \\ &\Leftrightarrow \frac{d}{dt} \sum_n \vec{r}_n \times \vec{p}_n = \sum_i \text{Residual} = 0 \end{aligned}$$

$\Rightarrow$  all diese Erhaltungssätze sind Spezialfälle des Noether-Theorems:  
[Emmy Noether, 1915]

(hier: qualitative Herleitung)

- beschreibt globale Invarianten mit Hilfe von Generatoren ( $Q_n$ ) einer Koord.-Transformation in lokaler Form,

$$q_n \rightarrow q'_n = q_n + \varepsilon Q_n, \quad \varepsilon \text{ const.}$$

$$\text{def. } \delta L = L(q', \dot{q}', t) - L(q, \dot{q}, t) = \varepsilon \frac{d}{dt} \rightarrow \text{(ergibt, vgl. S. 26)}$$

$$\text{aber } \delta L = \sum_n \frac{\partial}{\partial q_n} \varepsilon Q_n + \sum_n \frac{\partial}{\partial \dot{q}_n} \varepsilon \dot{Q}_n = \varepsilon \frac{d}{dt} \sum_n \frac{\partial}{\partial \dot{q}_n} Q_n$$

$$\stackrel{\text{EL})}{=} \varepsilon \frac{\partial}{\partial \dot{q}_n} Q_n \stackrel{\text{3 A}}{=} \stackrel{\text{Noether-Satz}}{\Rightarrow} f = \varepsilon \frac{d}{dt} \left[ f - \sum_n \frac{\partial}{\partial \dot{q}_n} Q_n \right] = 0$$

$$\text{Bsp.: (zeitliche Transformation)} \quad q'_n = q_n(t+\varepsilon) = q_n + \varepsilon \dot{q}_n \Rightarrow Q_n = \dot{q}_n$$

$$\Rightarrow \delta = -\sum_n \frac{\partial}{\partial \dot{q}_n} \delta_{q_n} = -p_a$$

$$\begin{aligned} \text{es gilt} \quad & \int_0^{t_2} \delta L dt = \int_0^{t_2} \left( \frac{\partial L}{\partial q^i} \dot{q}^i - L \right) dt = \int_0^{t_2} \left( \frac{\partial L}{\partial q^i} \dot{q}^i - L \right) dt \\ & = \left( \sum_n \frac{\partial}{\partial \dot{q}_n} \dot{q}_n - L \right) X - \sum_n \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_n} \dot{q}_n = -E \end{aligned}$$

Bem. • Erhaltungsgrößen sind additive:  
für  $L = L_A + L_B$  ( $A, B$ : nicht miteinander wechselwirkende Unterketten)

$$\text{folgt } \delta = \delta_A + \delta_B \quad (\text{da } \delta \text{ linear in } L, \text{ s.o.})$$

• betrachte Beobr. (vgl. § 1.2, § 9):

$$q'_n = q_n - \varepsilon u_n t \Rightarrow Q_n = -u_n t, \quad \dot{q}'_n = \dot{q}_n - \varepsilon u_n$$

f ist nun null-trivial:

Bsp.: freie Massenpunkte

$$\begin{aligned} \delta L &= \sum_n \frac{m_n}{2} \left( \dot{q}'_n \right)^2 - \sum_n \frac{m_n}{2} \dot{q}_n^2 \\ &= \sum_n \frac{m_n}{2} \left( -2\varepsilon u_n \dot{q}_n + \varepsilon^2 u_n^2 \right) \neq \varepsilon \frac{df}{dt} + O(\varepsilon^2) \end{aligned}$$

$$\Rightarrow f = -\sum_n m_n u_n q_n$$

$$\begin{aligned} \Rightarrow \delta &= f - \sum_n \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_n} Q_n = \sum_n \left( -m_n u_n q_n - m_n \dot{q}_n (-u_n t) \right) \\ &= \sum_n m_n (\dot{q}_n t - q_n) \end{aligned}$$

$$\Rightarrow \delta = \text{const.} \quad (\delta = 0), \quad \text{aber abhängig von Anf\text{-}pos.-Ortsvektor}$$

• für eine allgemeine Variationsrechnung des Noether-Theorems:

$$(s. z.B. [Gelfand/Palek/Sakharov, § 13.7])$$

beachtet man auch  $t \rightarrow t' = t + \varepsilon X$ ,

$$q_n(t) \rightarrow q'_n(t') = q_n(t) + \varepsilon Q_n \quad \left( q'_n(t) = q_n(t) + q'_n(t) \neq q_n(t) \right).$$

Ausgenommen der allg. Variation sind

$$\begin{aligned} \delta' &= (q'(t'), \dot{q}'(t'), t') = L(q'(t'), \dot{q}'(t'), t) \\ \text{Skalarinvarianz} \quad \int_0^{t_2} & \delta' dt = \int_0^{t_2} \delta dt \end{aligned}$$

und es folgt der allg. Noether-Satz

$$\delta = \left( \sum_n \frac{\partial}{\partial \dot{q}_n} \dot{q}_n - L \right) X - \sum_n \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_n} \dot{q}_n$$

## 2.5 Beschreibung dissipativer Systeme

$$\text{Gleichung: } \text{EL Gl.} \quad \frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_n} - \frac{\partial L}{\partial q_n} = 0 \quad , \quad n=1, \dots, s$$

beschreibt mit  $L = T - V$  die Bewegung von Massenpunkten unter den Einfluss konсерватiver Kräfte

$$\text{berücksichtigt auch nichtkonervative Kräfte } \vec{F}_n^{(nc)} \\ \text{mit } \frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_n} - \frac{\partial L}{\partial q_n} = \vec{F}_n^{(nc)} \left( \begin{array}{l} \text{vgl. § 1.2: Verrichten} \\ \text{Arbeit entlang geschlossener} \\ \text{Curven} \end{array} \right)$$

wichtige Lehrsätze: Reibungssätze

sind meist proportional zur Geschwindigkeit,  $\vec{F}_n^{(nc)} = -k_n \dot{q}_n$

(freie Reibung bei  $\dot{q} = 0$ ; Taylor für kleine  $\dot{q}$  steht linear)

def  $\vec{F} = \frac{1}{2} \sum_n k_n \dot{q}_n^2 \quad \text{Rayleighsche Dissipationssatz}$

dann ist  $\vec{F}_n^{(nc)} = - \frac{\partial \vec{F}}{\partial \dot{q}_n}$

$$\text{also: } \frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_n} - \frac{\partial L}{\partial q_n} = - \frac{\partial \vec{F}}{\partial \dot{q}_n}$$

Spannung: • diese Variante der EL Gl. folgt nicht aus einem Stabilsprinzip; kann nicht 'first principle' sein

• bekommen Bruch aus zwei skalarer Funktionen  $L, F$

• kartesische Reibungskräfte  $\vec{F}_a^{(nc)} (a=1..N)$  umrechnen in generalisierte Reibungskräfte  $\vec{F}_n^{(nc)}$ :

$$\vec{F}_n^{(nc)} = \sum_{a=1}^N \vec{F}_a \cdot \frac{\partial \vec{r}_a}{\partial q_n}$$

meist ist  $\vec{F}_a^{(nc)} = -h_a(\dot{v}_a) \frac{\dot{v}_a}{|\dot{v}_a|}$ ,  $a=1..N$ ,  $v_a = |\dot{v}_a|$

(f) z.B. Halt-/Gleit-/Roll-/Reibung:  $h = \text{const}$

im Fließzustand:  $h \propto v$  ( $\text{hence } v$ ),  $h \propto v^2$  ( $\rightarrow \text{Gelöd, Trichter-Zustand}$ )

$$\text{dann ist } \vec{F} = \sum_{a=1}^N \int dv_a h_a(v_a)$$

## 3. Wichtige Anwendungen

→ zu den wichtigsten Anwendungen des Prinzips gehört

- Zentralkräftebewegung:  
Planeten, Satelliten; i. einige (aber wenige) erlaubt konservative klassische Sternkerne
- Bewegung starrer Körper Kreisel, Trägheitsmomente, Drehbewegungen
- Welle in Resonanzraum: Rotierende Maschinen (Raute), Convection, ..

- Schwingungen
  - (a) kleine/linke: harmonischer Oszillator ("wirkungslos" Null der Physik)
  - Elektroinduktiv; Kontraktions- → Wellenbildung
- (b) große/nichtlineare: Naturgesetze, Stoßregelung, Anstabilität - Resonanzschwingungen

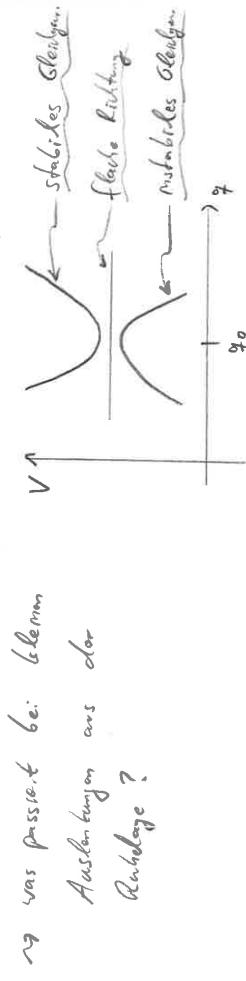
### 3.1 Wellen Schwingungen

→ wird oft interessant am Verhalten von Systemen "in der Nähe" ihrer Resonanz

Sei z.B.  $q_0$  eine Lsg der EL Gl.:  $\left( \frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{q}} - \frac{\partial L}{\partial q} \right)_{q=q_0} = 0$

→ gilt es Lsg "in der Nähe" von  $q_0$ ?

Sei  $q_0$  insbesondere die Lsg in der Ruhelage:  $\dot{q}_0 = 0$



- betrachte einen Freiheitsgrad:  $s = 1$

$$\text{Sei } L = \frac{1}{2} f(\dot{q}) \dot{\dot{q}}^2 - V(\dot{q})$$

das Potenzial  $V$  habe Extremum bei  $q_0$ , d.h.  $V'(q_0) = 0$   
diese Lsg sei der Ruhezustand, d.h.  $\dot{q}_0 = 0$

$$\begin{aligned} \Rightarrow \text{Schreibe nun } \ddot{q} = \ddot{q}_0 + \delta\ddot{q} &\Rightarrow \ddot{q} = \delta\ddot{q} \\ \text{entwickle lrs 2. Ordnung in kleine Abweichung } \delta\dot{q} \\ L = \frac{1}{2} f(q_0) \delta\dot{q}^2 + \frac{1}{2} \underbrace{\delta q f'(q_0) \delta\dot{q}^2}_{\text{at rdm 3. Ordnung!}} + \dots \end{aligned}$$

$$- V(q_0) - \delta\dot{q} \underbrace{V'(q_0)}_{=0} - \frac{1}{2} \delta\dot{q}^2 V''(q_0) + \mathcal{O}(\delta\dot{q}^3)$$

$$\approx \frac{1}{2} f(q_0) \delta\dot{q}^2 - V(q_0) - \frac{1}{2} V''(q_0) \delta\dot{q}^2$$

$\Rightarrow$  Euler-Lagrange Gln für  $\delta\dot{q}, \delta\ddot{q}$

$$0 = (\partial_\ell \delta\dot{q} - \partial_{\dot{q}\dot{q}}) L = f(q_0) \delta\dot{q} + V''(q_0) \delta\dot{q}$$

$$\Leftrightarrow \ddot{\delta q} = - \frac{V''(q_0)}{f(q_0)} \delta\dot{q} \quad \text{harmonischer Oszillator (H.o.)}$$

$$(a) \frac{V''(q_0)}{f(q_0)} > 0 : \text{ def } \frac{V''(q_0)}{f(q_0)} = \omega^2 \quad , \quad \ddot{\delta q} = -\omega^2 \delta\dot{q} \quad ,$$

allg  $\delta\dot{q} \quad \delta\dot{q} = A \cos(\omega t) + B \sin(\omega t)$   
ist beschrankt bzw. stabil

$$(b) \frac{V''(q_0)}{f(q_0)} < 0 : \text{ def } \frac{V''(q_0)}{f(q_0)} = -\kappa^2 \quad , \quad \ddot{\delta q} = \kappa^2 \delta\dot{q} \quad ,$$

allg  $\delta\dot{q} \quad \delta\dot{q} = A e^{\kappa t} + B e^{-\kappa t}$   
ist unbeschränkt bzw. instabil

- betrachte mehrere Freiheitsgrade:  $s > 1$

$$\text{Sei } L = \frac{1}{2} \sum_{q,b=1}^s f_{ab}(\dot{q}) \dot{q}^b - V(\dot{q})$$

Ruhelage sei l.s.  $q_0 = (q_{1,0}, \dots, q_{s,0})$ , d.h.  $\dot{q}_a V(q_0) = 0 \quad \forall a = 1 \dots s$   
 $\Rightarrow \delta q_a = q_a - q_{a,0} \quad$  Entwicklung zur 2. Ordnung in  $\delta q_a$

$$L = \frac{1}{2} \sum_{q,b} \overline{f_{ab}(q_0) / \delta q_a \delta q_b} - V(q_0) - \frac{1}{2} \sum_{q,b} \frac{\partial^2 V(q_0)}{\partial q_a \partial q_b} \delta q_a \delta q_b + \mathcal{O}(\delta q^3)$$

$$= m_{ab} = m_{ba} \quad \text{(symmetrisch)}$$

$$\left( \text{wegen } \sum_b = \frac{1}{2} \sum_b + \frac{1}{2} \sum_b \right) \quad \Rightarrow \quad k_{ab} = k_{ba}$$

Schreibe Summe als Matrixmultiplikation:  $\delta q = \begin{pmatrix} \delta q_1 \\ \vdots \\ \delta q_s \end{pmatrix}$

$$m = (m_{ab}) \quad , \quad \ell = (k_{ab}) \quad , \quad \delta q^T = (\delta q_1, \dots, \delta q_s)$$

$$= \frac{1}{2} \delta q^T m \delta q - \frac{1}{2} \delta q^T \ell \delta q - V(q_0) + \mathcal{O}(\delta q^3)$$

irrelevant für EL-Gln ! (Konstante)

$\Rightarrow$  lin. Algebra: Systeme triviale Partizion (wie m, k)

kommen mit orthogonalem Transformation degeneriert werden;  
aber geht das auch gleichzeitig?

$$(1) \quad m_D = \begin{pmatrix} m_1 & & & \\ & \ddots & & \\ & & m_s & \\ & & & 0 \end{pmatrix} = R m R^T \quad , \quad R^T = R^{-1}$$

$$\Leftrightarrow m = R^T m_D R \quad (\text{da } R^T R = I)$$

$$\Rightarrow L = \frac{1}{2} \delta q^T R^T m_D R \delta q - \frac{1}{2} \delta q^T \ell \delta q$$

$$\text{def. } R \delta q \equiv \delta q' \Leftrightarrow \delta q = R^T \delta q'$$

$$\frac{1}{2} \delta q'^T m_D \delta q' - \frac{1}{2} \delta q'^T R \ell R^T \delta q'$$

$$= \frac{1}{2} \sum_{a=1}^s m_a (\delta q'_a)^2 - \frac{1}{2} \delta q'^T R \ell R^T \delta q'$$

## (zwei gekoppelte Oszillatoren)

(2) neue Variablen: def  $Q_a' = \sqrt{m_a} \delta q_a'$

$$\Rightarrow Q' = m_a^{\frac{1}{2}} \delta q', \quad \text{wobei } m_a^{\frac{1}{2}} = \begin{pmatrix} \frac{1}{m_1} & 0 \\ 0 & \frac{1}{m_2} \end{pmatrix}$$

$$\Leftrightarrow \delta q' = m_a^{\frac{1}{2}} Q'$$

$$\Rightarrow L = \frac{1}{2} \dot{Q}'^T Q' - \frac{1}{2} Q'^T \left[ m_a^{-\frac{1}{2}} R^T R T m_a^{-\frac{1}{2}} \right] Q'$$

(3) die Platte  $K$  ist und symmetrisch, dann

$$L^T = (m_a^{-\frac{1}{2}})^T R^T R T m_a^{-\frac{1}{2}} \quad \Rightarrow \quad K \quad (\text{da } K \text{ symmetrisch, d.h. } L^T = L)$$

$K$  kann also diagonalisiert werden

$$K = \tilde{R}^T \tilde{Q}_3 \tilde{R} \quad \text{mit} \quad \tilde{Q}_3 = \begin{pmatrix} \tilde{k}_1 & 0 \\ 0 & \tilde{k}_2 \end{pmatrix}$$

$$\text{def} \quad \tilde{R} Q' = Q \quad \Leftrightarrow \quad Q' = \tilde{R}^T Q$$

$$\Rightarrow L = \frac{1}{2} \dot{Q}'^T \tilde{R}^T \tilde{Q}' - \frac{1}{2} Q'^T K Q' = \frac{1}{2} \dot{Q}^T \tilde{R} \tilde{R}^T \tilde{Q}$$

$$= \frac{1}{2} \dot{Q}^T \tilde{Q} - \frac{1}{2} Q^T \tilde{k}_2 Q$$

$$= \frac{1}{2} \sum_{a=1}^2 \left( \dot{Q}_a^2 - \tilde{k}_a Q_a^2 \right)$$

→ gleiche Schwingungen werden von s unabhängigen H. O.'s beschrieben! (vgl. S. 337)

(a)  $\tilde{k}_a > 0$ : Schwingung mit Eigenkreisfrequenz  $\omega_a = \sqrt{\tilde{k}_a}$

(b)  $\tilde{k}_a < 0$ : Instabilität der Platte!

(negative Krümmung des Potentials in dieser Richtung)

(c)  $\tilde{k}_a = 0$ : die Kontraktionsrate  $Q_a$  ist zyklisch

(die entsprechende Richtung ist "flach")

⇒ empfohlene Translationsbewegung in dieser Koordinate:  $Q_a = Q_a^0 + \hat{Q}_a^0 t$

8.5:

## (zwei gekoppelte Oszillatoren)

befindet zwei identische 1-dim Systeme (Eigenkreisfrequenz  $\omega_0$ ), durch die gekoppelt.

$$L = \frac{1}{2} (\dot{x}_1^2 + \dot{x}_2^2) - V, \quad V = \frac{1}{2} \omega_0^2 (x_1^2 + x_2^2) + \alpha x_1 x_2$$

metrische E ist bereits diagonal → bei Schritt (3) beginnen:

$$\text{Eigenwerte?} \quad \det \begin{pmatrix} \omega_0^2 - \tilde{k}_1 & \alpha \\ \alpha & \omega_0^2 - \tilde{k}_2 \end{pmatrix} = (\omega_0^2 - \tilde{k}_1^2)^2 - \alpha^2 = 0$$

$$\Leftrightarrow \omega_0^2 - \tilde{k}_i = \pm \alpha$$

Eigenkreisfreq. des gekoppelten Systems

$$\Rightarrow \tilde{k}_{1/2} = \omega_0^2 \mp \alpha$$

$$\left( \tilde{k}_{1/2} > 0 \text{ für } \alpha < \omega_0 \right)$$

$$\text{Eigenvektoren?} \quad \begin{pmatrix} \omega_0^2 - \tilde{k}_1 & \alpha \\ \alpha & \omega_0^2 - \tilde{k}_2 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} r \\ s \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \pm \alpha & \alpha \\ \alpha & \pm \alpha \end{pmatrix} \begin{pmatrix} r \\ s \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \end{pmatrix}$$

$$\Rightarrow \tilde{E} \tilde{V}_1 = \frac{1}{2} \begin{pmatrix} 1 \\ -1 \end{pmatrix}, \quad \tilde{E} \tilde{V}_2 = \frac{1}{2} \begin{pmatrix} 1 \\ 1 \end{pmatrix}$$

Diagonalisierung:  $\tilde{R} = \frac{1}{2} \begin{pmatrix} 1 & 1 \\ 1 & -1 \end{pmatrix}$

$$\left( \text{d.h.: } \begin{pmatrix} \tilde{E} \tilde{V}_1 & \tilde{E} \tilde{V}_2 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \omega_0^2 - \tilde{k}_1 & \alpha \\ \alpha & \omega_0^2 - \tilde{k}_2 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \tilde{V}_1 & \tilde{V}_2 \end{pmatrix} \right)$$

$$= \frac{1}{2} \begin{pmatrix} 1 & 1 \\ -1 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \omega_0^2 - \alpha & -\alpha^2 + \alpha \\ \alpha^2 + \alpha & \omega_0^2 - \alpha \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \omega_0^2 - \alpha & \alpha \\ \alpha & \omega_0^2 - \alpha \end{pmatrix} \quad \text{W.R.}$$

$$\text{def Normalkoordinaten: } Q = \begin{pmatrix} Q_1 \\ Q_2 \end{pmatrix} = \tilde{R} \tilde{X} = \frac{1}{2} \begin{pmatrix} 1 & -1 \\ 1 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} x_1 \\ x_2 \end{pmatrix}$$

$$\Leftrightarrow X = \begin{pmatrix} x_1 \\ x_2 \end{pmatrix} = \tilde{R}^T Q = \frac{1}{2} \begin{pmatrix} 1 & 1 \\ -1 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} Q_1 \\ Q_2 \end{pmatrix}$$

$$\Rightarrow L_S: \quad x_1(t) = \frac{1}{\sqrt{2}} \left\{ Q_1(t) + Q_2(t) \right\} = \frac{i}{\sqrt{2}} \left\{ A \cos \left( \sqrt{\omega_0^2 - \alpha^2} t + \beta \right) + C \cos \left( \sqrt{\omega_0^2 + \alpha^2} t + \delta \right) \right\}$$

$$\left( \text{modulare Oszillation: } \overbrace{\qquad \qquad \qquad}^{\text{Modus}} \right)$$

$$\text{wegen } \cos \alpha + \cos \beta = 2 \cos \left( \frac{x_1 + x_2}{2} \right) \cos \left( \frac{x_1 - x_2}{2} \right) \quad \text{W.R.}$$

### 3.2 gedämpfte, erzwungene Schwingungen

→ mehr zum 1-dim harmonischen Oszillatoren  
hängt werden Schwingungen erzeugen (äußere treibende Kraft);  
die meisten Oszillatoren sind gedämpft (Reibung)

$$\text{Bsp: } m\ddot{x} + \delta \dot{x} + kx = F(t) ; \quad x(t) = ?$$

↑  $\begin{cases} \text{antreibende Kraft; nicht} \\ \text{kontraktive Feder; oder Pendel, } S_{\text{max}} \approx \omega_0 \\ \text{Dämpfungsconstante} \end{cases}$

$$(a) \text{ homogene Lsg: } \ddot{x} + \frac{1}{\varepsilon} \dot{x} + \omega_0^2 x = 0 \quad (\omega_0 = \sqrt{k/m}, \tau = \frac{\pi}{\delta})$$

$$\text{Ansatz: } x_{\text{hom}} = A e^{i\omega t} \Rightarrow (-\lambda^2 + \frac{i\lambda}{\varepsilon} + \omega_0^2) A e^{i\omega t} = 0$$

$$\Leftrightarrow \lambda_{1/2} = \frac{i\lambda}{2\varepsilon} \pm \omega, \quad \omega \equiv \omega_0 \sqrt{1 - \frac{1}{(2\varepsilon\omega_0)^2}}$$

$$\Rightarrow x_{\text{hom}}(t) = e^{-\frac{\lambda t}{2\varepsilon}} (A e^{i\omega t} + A^* e^{-i\omega t}) \quad \text{gedämpfte Schwingg.}$$

( $\parallel$  Hypothese ist  $\tau \ll \omega_0 \gg 1$ ; dann  $\omega \approx \omega_0$ )

(b) Inhomogene Lsg: betriebene periodisch antriebende Kraft

$$F(t) \equiv \text{mf. e}^{i\omega t} (f(t)): \ddot{x} + \frac{1}{\varepsilon} \dot{x} + \omega_0^2 x = f e^{i\omega t}$$

Ansatz für spez. Lsg:  $x_{\text{inh}} = A e^{i\omega t} \Rightarrow (-\lambda^2 + \frac{i\lambda}{\varepsilon} + \omega_0^2) A = f$

$$\Leftrightarrow A = \frac{f}{\omega_0^2 - \lambda^2 + \frac{i\lambda}{\varepsilon}} = f \frac{e^{i\varphi}}{(\omega_0^2 - \lambda^2 + \frac{i\lambda}{\varepsilon})^2 + \frac{\lambda^2}{\varepsilon^2}} = \frac{f e^{i\varphi}}{-(\omega_0^2 - \lambda^2)^2 + \frac{\lambda^2}{\varepsilon^2}}$$

mit Phase  $\varphi$ ,  $\tan \varphi = -\frac{\lambda}{\varepsilon} \frac{1}{\omega_0^2 - \lambda^2}$

$$\Rightarrow \text{allg. Lsg: } x(t) = e^{-\frac{\lambda t}{2\varepsilon}} (A e^{i\omega t} + B e^{-i\omega t}) + C e^{i(\omega t + \varphi)}$$

$$\text{mit } C = \frac{f/\omega_0^2}{\frac{1}{(1 - \frac{\lambda^2}{\omega_0^2})^2} + \left(\frac{\lambda}{2\varepsilon\omega_0}\right)^2} \quad \left( \begin{array}{l} A, B \text{ par} \\ \text{abges.} \end{array} \right)$$

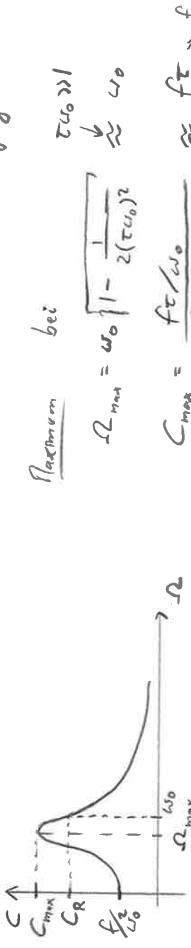
→ für  $t \gg \tau$  geht  $x(t) \rightarrow C e^{i(\omega t + \varphi)}$

(heute man daher "Reibaktionszeit")

→ Phase  $\varphi$  ist immer negativ: Ursache → Verlust; Verlust



→ betrachte Amplitude  $C$  der (engeschwungenen) Schwingung



$$\omega_{\text{max}} = \omega_0 \sqrt{1 - \frac{1}{(2\tau\omega_0)^2}} \approx \omega_0$$

$$C_{\text{max}} = \frac{f\tau/\omega_0}{1 - \frac{\lambda^2}{(2\tau\omega_0)^2}} \approx \frac{f\tau}{\omega_0} \Rightarrow \frac{f}{\omega_0} \approx \frac{\lambda^2}{\tau^2}$$

$$\text{für } \frac{\lambda}{\omega_0} \gg 1 \quad \text{geht } C \rightarrow 0$$

$$\text{bei } \omega = \omega_0 \quad \text{ist } C_R = \frac{f\tau}{\omega_0} \quad ("Resonanz")$$



$$\omega_{\text{max}} = \omega_0 \sqrt{1 - \frac{1}{(2\tau\omega_0)^2}} \approx \omega_0$$

$$C_{\text{max}} = \frac{f\tau/\omega_0}{1 - \frac{\lambda^2}{(2\tau\omega_0)^2}} \approx \frac{f\tau}{\omega_0} \Rightarrow \frac{f}{\omega_0} \approx \frac{\lambda^2}{\tau^2}$$

$$\text{für } \frac{\lambda}{\omega_0} \gg 1 \quad \text{geht } C \rightarrow 0$$

$$\text{bei } \omega = \omega_0 \quad \text{ist } C_R = \frac{f\tau}{\omega_0} \quad ("Resonanz")$$

$$\omega_{\text{max}} = \omega_0 \sqrt{1 - \frac{1}{(2\tau\omega_0)^2}} \approx \omega_0$$

$$C_{\text{max}} = \frac{f\tau/\omega_0}{1 - \frac{\lambda^2}{(2\tau\omega_0)^2}} \approx \frac{f\tau}{\omega_0} \Rightarrow \frac{f}{\omega_0} \approx \frac{\lambda^2}{\tau^2}$$

$$\omega_{\text{max}} = \omega_0 \sqrt{1 - \frac{1}{(2\tau\omega_0)^2}} \approx \omega_0$$

$$C_{\text{max}} = \frac{f\tau/\omega_0}{1 - \frac{\lambda^2}{(2\tau\omega_0)^2}} \approx \frac{f\tau}{\omega_0} \Rightarrow \frac{f}{\omega_0} \approx \frac{\lambda^2}{\tau^2}$$

$$\omega_{\text{max}} = \omega_0 \sqrt{1 - \frac{1}{(2\tau\omega_0)^2}} \approx \omega_0$$

$$C_{\text{max}} = \frac{f\tau/\omega_0}{1 - \frac{\lambda^2}{(2\tau\omega_0)^2}} \approx \frac{f\tau}{\omega_0} \Rightarrow \frac{f}{\omega_0} \approx \frac{\lambda^2}{\tau^2}$$

Amplitude divergiert für  $t \rightarrow \infty$

Bem.: • gedämpfte lineare Schwingungen mit SSD!:

$$\ddot{F} = \frac{1}{2} \dot{\varphi}_i \ddot{\varphi}_j \delta_{ij} \quad j = 1, \dots, S \quad (\text{Einstrom!})$$

Normalkoord. / Biegelinie diagonalisiert (d.h. T,V,F gekreuzt)  
gilt nur in Sonderfällen...

• man kann auf kleine Schwingungen von einer zeitabhängigen Referenzlinie  $\varphi_0(t)$  beobachten; ein mathematisch interessanter Fall

→ Biegelinie für  $Sg$  hat dann "zeitabhängige Federkonstante"

$$m \ddot{\varphi}_{ga} = - \frac{\partial^2 V}{\partial \varphi_a \partial \varphi_b} \Big|_{\varphi_0(t)} \dot{\varphi}_b$$

• in allen Systemen (spezielles bei großen Amplituden) treten Nichtlinearitäten auf;

→ mathematisch erheblich schwieriger!

(Bsp: anharmonischer Oszillator  $\ddot{x} + \omega_0^2 x = \varepsilon x^n$ ,  $n \in \{2, 3, 5\}$ )

→ Biegelinie werden dann meist numerisch gesucht, oder Näherungsweise analytisch.

• Komplikation bei nichtlinearen Dgln:

Superpositionsprinzip nicht mehr gültig!

→ Schwingungen überlagern sind nicht ungestört

(→ z.B. Eigenfrequenz an Angriffspunkt etc.)

→ (all. Lsg der nichtlin. Dgl)  $\neq$  (all. Lsg der hom. Dgl)

+ (spez. Lsg der inhom. Dgl)

→ auch merkwürdige Phänomene (z.B. Kippen; Resonanzkennung f.R.)

versucht bei das wichtigste Näherungsverfahren: Störungsrechnung

falls z.B. nichtlineare Kräfte  $\sim \varepsilon$  mit  $\varepsilon \ll 1$

dann Ansatz als Potenzreihe  $x(t, \varepsilon) = x_0(t) + \varepsilon x_1(t) + \dots$ ,

$x_0 = \psi_0 + \varepsilon \psi_1 + \dots$ ;  $\varepsilon$ -Potenzvergleich in Burgers

liefert Burgers für  $x_0, x_1, \dots$

### 3.3 Der starre Körper

(sehr wichtiges Bsp der klassischen Mechanik)

Für makroskopische Festkörper ( $\sim 10^{23}$  Teilchen/cm<sup>3</sup>) wird eine Betrachtung als Dehnfehlensystem (vgl. §1.9) fragwürdig.

• man kann auf kleine Schwingungen von einer zeitabhängigen Referenzlinie  $\varphi_0(t)$  beobachten; ein mathematisch interessanter Fall

→ Körper erscheinen (oft) als Kontinuum; wir beobachten z.B. Verschiebungen / Dehnungen / Deformationen;

ales hadt nur bedarf mit mikroskopischen T-Schichten  $\tilde{r}_i(t)$  zu tun!

→ Identifizierung: Starrer Körper  $\Leftrightarrow$  Passpunkte mit vorgegebenen Abständen



((d.h. nicht deformierbar; nicht brauchbar z.B. für Elastizitätstheorie / Hydrodynamik / ... ))

→ Anzahl der Freiheitsgrade?

2 Passpunkte: 1 Verschiebung,  $|\tilde{r}_1 - \tilde{r}_2| = l_{12}$



$S = 3N - 1 = 6 - 1 = 5$  Freiheitsgrade

z.B. 3 Schwerpunkts-Koord. + 2 Winkel (Richtung von  $\tilde{r}_1 - \tilde{r}_2$ )

3 Passpunkte: 3 Verschiebungen  $|\tilde{r}_1 - \tilde{r}_2| = l_{12}$

$|\tilde{r}_2 - \tilde{r}_3| = l_{23}$

$|\tilde{r}_3 - \tilde{r}_1| = l_{31}$

$S = 3N - 3 = 9 - 3 = 6$  Freiheitsgrade

z.B. 3 Schwerpunkts-Koord. + 3 Winkel (Faktor 2) (Winkel)

Fixation der Lage von Punkt i. ( $3 < i \leq N$ )

$\Rightarrow \Delta S = 0$  wenn  $N \rightarrow N+1$

$\Rightarrow$  der starre Körper hat  $S = 6$  Freiheitsgrade

(z.B. 3 Schwerpunkts-Koord. + 3 Winkel)

## Kinematik des starrer Körpers



Körper hat 6 Freiheitsgrade; 3 beschreiben Schraffur-Körp.-Bewegung  
(i.d. nicht merklich)  
3 beschreiben Drehungen  
mit Ortsvektoren  $\vec{x}_{0a}$  zusammengefasst

betrachte starren Körper aus kleinen Flächenelementen ( $m_a$ )

$\Rightarrow$  Geradtrajekte:  $M = \frac{1}{a} m_a$

$\Rightarrow$  im Kontinuumslimes schreien wir  $\Sigma \rightarrow \int$ ,  
 $\int m_a f(\vec{x}_{0a}) \rightarrow \int d\vec{x}_0 \delta^{(3)}(\vec{x}_0) f(\vec{x}_0)$   
Massendichte

$$\text{z.B. } g(\vec{x}_0) = \sum m_a \delta^{(3)}(\vec{x}_0 - \vec{x}_{0a})$$

Schreibe  $\vec{x}_0 = \vec{y} + R \vec{z}$   
(s. auch S. 45')  $\Rightarrow \vec{z}_0 = \vec{y} + R (\vec{\omega} \times \vec{z})$   
(Enthalte nur  $\vec{z}$  und  $R$  und  $\vec{\omega}$  für starren Körper!)

$\Rightarrow$  kin. Energie  $T = \frac{1}{2} \frac{m_a}{a} \vec{z}^2$   
 $= \frac{1}{2} \frac{m_a}{a} \left( \frac{1}{2} \vec{\omega}^2 + R (\vec{\omega} \times \vec{x}_a)^2 \right)$   
 $= \frac{1}{2} \frac{m_a}{a} \vec{\omega}^2 + \frac{1}{2} R \left[ \vec{\omega} \times \sum m_a \vec{x}_a \right]^2 + \frac{1}{2} \frac{m_a}{a} [R (\vec{\omega} \times \vec{x}_a)]^2$   
 $= \frac{1}{2} M \vec{\omega}^2$   
(Gesamtenergie, s.o.)

## Einschl.: Drehungen



$$\vec{y} = \vec{0} \quad , \quad \vec{z} = \vec{0}$$

$$\vec{x}_0 = R(t) \vec{x}$$

$$\text{Drehmatrix. } R^T R = I$$

$$\Leftrightarrow \vec{x} = R^T(t) \vec{x}_0$$

$$\Rightarrow \dot{\vec{x}}_0 = \dot{R} \vec{x} + R \dot{\vec{x}} = 0, \text{ da wir starren Körper betrachten, im System } \Sigma \text{ alle fixiert.}$$

$$\dot{\vec{x}}? \quad \dot{\vec{R}}(t) = \lim_{\tau \rightarrow 0} \frac{R(t+\tau) - R(t)}{\tau}$$

$$= \lim_{\tau \rightarrow 0} \frac{1}{\tau} [R(t+\tau) R^{-1}(t) - I] R(t)$$

$$D? \quad 2 \text{ Drehungen im Intervall} \\ \Rightarrow D \text{ ist eine Drehung, } D^T D = I \\ \text{bei } \tau = 0 \text{ ist } D = R(t) R^{-1}(t) = I$$

$$\text{Taylor: } D(t) = I + \tau R(t) + O(\tau^2)$$

$$= \lim_{\tau \rightarrow 0} \frac{1}{\tau} [\tau R(t) + O(\tau^2)] R(t) = R(t) R(t) = \underline{\underline{R(t)}}$$

$$D^T = I + \tau R^T + O(\tau^2)$$

$$I = D^T D = I + \tau (R^T R) + O(\tau^2)$$

$$\Rightarrow R^T = -R^T \text{ ist antikommutativ!}$$

$$\text{z.B. } R(t) = \begin{pmatrix} 0 & -\omega_3 & \omega_2 \\ \omega_3 & 0 & -\omega_1 \\ -\omega_2 & \omega_1 & 0 \end{pmatrix}, \text{ d.h. } \vec{\omega}(t) = \begin{pmatrix} \omega_1 \\ \omega_2 \\ \omega_3 \end{pmatrix}$$

$$= R(t) \vec{x}_0 = \begin{pmatrix} 0 & -\omega_3 & \omega_2 \\ \omega_3 & 0 & -\omega_1 \\ -\omega_2 & \omega_1 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} x_0' \\ x_0 \\ x_0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \omega_2 x_0 - \omega_3 x_0^2 \\ \omega_3 x_0' - \omega_1 x_0^3 \\ \omega_1 x_0^2 - \omega_2 x_0' \end{pmatrix} = \vec{\omega}_0 \times \vec{x}_0$$

$$\underline{\underline{R \vec{x} \times \vec{x}}}$$

$$\text{②: es gilt } (\vec{R}\vec{\alpha})^2 = \vec{R} \vec{\alpha}^i \vec{R} i \vec{\alpha}^j = (\vec{R}^T) i \vec{\alpha}^i \vec{R} j \vec{\alpha}^j = \vec{\alpha}^2$$

$\stackrel{= \text{Satz}}{\underline{\underline{=}}}$ , da  $\vec{R}$  orthogonal:  $\vec{R}^T \vec{R} = \mathbb{1}$

- dieser Term verschwindet, falls
  - $\dot{\vec{\alpha}} = 0$ , d.h. Koord.-Uhrspur von  $\vec{\alpha}$  recht
  - $\sum_a \vec{x}_a = 0$ , d.h. Koord.-Uhrspur von  $\vec{\alpha}$  liegt im Ursprung.
- ⇒ betrachte nur Fallb nur ohne Fälle:
  - (Gönne  $\vec{\alpha}$ -Uhrspur immer im Ursprung)

$$\begin{aligned} T &= \frac{M}{2} \vec{\alpha}^2 + \frac{1}{2} \sum_a \vec{x}_a^2 (\vec{\omega} \times \vec{x}_a)^2, \quad \text{mit } \vec{\omega} = \vec{\dot{\alpha}} \\ &= (\vec{\omega} \times \vec{x}_a)^i (\vec{\omega} \times \vec{x}_a)^j = \vec{\omega}^i \vec{x}_a^j \vec{x}_a^k \vec{\omega}^l = \underbrace{\vec{\omega}^i \vec{x}_a^j}_{\vec{\omega}^i [\vec{x}_a^2 \delta_{jl} - \vec{x}_a^j \vec{x}_a^l]} \underbrace{\vec{x}_a^k \vec{\omega}^l}_{\text{(vgl. A4)}} \\ &= \vec{\omega}^i [\vec{x}_a^2 \delta_{jl} - \vec{x}_a^j \vec{x}_a^l] \vec{\omega}^l \\ &= \frac{1}{2} \vec{\omega}^2 + \frac{1}{2} \vec{\omega}^i T^{ij} \vec{\omega}^j, \quad \text{mit } T^{ij} = \sum_a \left[ \delta^{ij} \vec{x}_a^2 - \vec{x}_a^i \vec{x}_a^j \right] \end{aligned}$$

$T^{ij}$  heißt Trägheits tensor

Bem.:  $T^{ij}$  ist bestimmt eines Koordinaten Koordinatensystems

definiert; hängt daher von Wahl des Ursprungs ab

→ s. und unten

- $T^{ij}$  sind Komponenten eines Tensors 2. Stufen;
- bezeichne Matrix mit Komponenten  $T^{ij}$  als  $\mathcal{I}^j_i$
- dann ist  $\omega^i \mathcal{I}^{ij} \omega^j = \omega^T \mathcal{I} \omega$
- $\mathcal{I}$  ist symmetrisch, da  $\mathcal{I}^{ij} = \mathcal{I}^{ji}$

⇒ Eigenschaft des Trägheitstensors

- Transformation erhalten bei Drehungen:
- $\mathcal{I}'^{ij} = R^{ik} R^{jl} \mathcal{I}^{kl} = R^{ik} \mathcal{I}^{kl} (R^l)^j$
- bei:  $\mathcal{I}' = R \mathcal{I} R^T$

### • Eigenwerte / Eigenvektoren ( $E_{61}/\vec{E}\vec{V}$ )

$\mathcal{I}$  ist symmetrische Matrix

⇒ diagonalisierbar, per orthogonaler Transformation (vgl. § 2.1)

⇒ kann Koord.-System so drehen, dass  $\mathcal{I} = \begin{pmatrix} I_1 & 0 & 0 \\ 0 & I_2 & 0 \\ 0 & 0 & I_3 \end{pmatrix}$

⇒ diese Ew  $I_1, I_2, I_3$  heißen Hauptträgheitsmomente

die entsprechend  $\vec{E}\vec{V}$  sind Hauptträgheitsachsen

• Trägheitsmoment bzgl. festen Alice:

$$\text{Sei } \vec{\omega} = \begin{pmatrix} 0 \\ \omega \end{pmatrix} = \omega \vec{e}_3$$

$$\Rightarrow T = \frac{1}{2} \mathcal{I}^{jj} (\omega^j)^2, \quad \text{wobei } \mathcal{I}^{jj} = \sum_a \left[ \sum_m \left[ \delta^{jj} \vec{x}_a^2 - \vec{x}_a^j \vec{x}_a^j \right] \right]$$

$$= \sum_a \left[ (\vec{x}_a^j)^2 + (\vec{x}_a^j)^2 \right] = \sum_a m_a = \sum_a m_a (\omega^j)^2 = \sum_a m_a (\omega^j)^2$$

⇒ gem. E. per Hauptachsen system

$$\vec{\omega} = \begin{pmatrix} \omega_1 \\ \omega_2 \\ \omega_3 \end{pmatrix}, \quad T = \frac{1}{2} \left( \mathcal{I}_1 (\omega_1)^2 + \mathcal{I}_2 (\omega_2)^2 + \mathcal{I}_3 (\omega_3)^2 \right)$$

• Trägheitsfaktor in einem  $\Sigma'$ , welches um  $\vec{\alpha}$  relativ zu  $\Sigma$  versetzt ist:

$$\vec{x}'_a = \vec{x}_a + \vec{\alpha}$$

$$\mathcal{I}'^{ij} = \sum_a \left[ \delta^{ij} \left( \vec{x}'_a + \vec{\alpha} \right)^2 - (\vec{x}'_a)^i (\vec{x}'_a)^j \right]$$

$$= \sum_a \left[ \delta^{ij} \left( \vec{x}_a + \vec{\alpha} \right)^2 - (\vec{x}_a)^i (\vec{x}_a)^j \right]$$

$$= \mathcal{I}^{ij} + 2 \delta^{ij} \vec{\alpha} \cdot \sum_a \frac{\vec{x}_a \vec{x}_a}{m_a} - \underbrace{\alpha^i \sum_a \frac{\vec{x}_a \vec{x}_a}{m_a} - \alpha^j \sum_a \frac{\vec{x}_a \vec{x}_a}{m_a}}_{\leq 0} \leq 0$$

$$+ \sum_a \left[ \delta^{ij} \vec{x}_a^2 - \alpha^i \alpha^j \right] \quad (\text{SP im Ursprung})$$

$$\mathcal{I}'^{ij} = \mathcal{I}^{ij} + M \left[ \delta^{ij} \vec{\alpha}^2 - \alpha^i \alpha^j \right]$$

Steiner'scher Satz

↓ aus "A19c")

$$\text{Bsp: } \begin{array}{c} \xrightarrow{\text{Achse}} \\ \text{d} \bullet R \end{array} \quad \text{und } \begin{array}{c} \xrightarrow{\text{Zylinder}} \\ \text{d} \bullet R \end{array}$$

$$\mathcal{I}^{33} = \frac{1}{2} \int_0^{2\pi} \int_0^\pi \int_0^R r^2 dr \, d\theta \, d\varphi = \text{vol } 2\pi \frac{R^4}{4}$$

Zylinderform,  
Durchmesser  
um Achse

- betrachte nichtdipolare Komponenten von  $\mathcal{I}$ , z.B.

$$\begin{aligned} \mathcal{I}^{12} &= \int d\vec{x}^2 g(x^1, x^2, x^3) [ -x' x^2 ] \\ &= \frac{1}{2} \int d\vec{x}^2 \left\{ -g(x^1, x^2, x^3) x' x^2 - g(x^1, x^2, x^3) x'^2 x^2 \right\} \\ &= \frac{1}{2} \int d\vec{x}^2 \left\{ g(-x^1, x^2, x^3) - g(x^1, x^2, x^3) \right\} x'^2 x^2 \\ &\stackrel{!}{=} 0 \quad \text{für symm. } g, \text{ d.h. falls } g(-x^1, \dots) = g(x^1, \dots) \end{aligned}$$

⇒ die Hauptträgheitsachsen sind die Symmetrieachsen des st. Körpers  
 $\zeta$  (sieht man meist)

- Hauptdrehsystem:  $\mathcal{I}_i = \sum_{\alpha} m_{\alpha} [(x_{\alpha})^2 + (x_{\alpha})^2]$

$$\Rightarrow \mathcal{I}_1, \mathcal{I}_2, \mathcal{I}_3 \geq 0 \quad (\text{Trajektorien sind positiv definit})$$

- enige Spezialfälle:

- ein Punktspurk.,  $\vec{x}_i = 0$  (da nur  $\mathcal{I}\rho$ )  $\Rightarrow \mathcal{I}^{ij} = 0$
- 1-dim Stab  $\parallel \vec{e}_3$ ,  $x_{\alpha}^1 = 0 = k_{\alpha}^2 \Rightarrow \mathcal{I}^{13} = 0, \mathcal{I}^{11} = \mathcal{I}^{22} > 0$
- 2-dim Scheibe  $\perp \vec{e}_3$ ,  $x_{\alpha}^3 = 0 \Rightarrow \mathcal{I}^{11} + \mathcal{I}^{22} = \mathcal{I}^{33} > 0$

- Klassifikation der starrn Körper:

- unsymmetrischer Kreisel:

$$\mathcal{I}_1 \neq \mathcal{I}_2 \neq \mathcal{I}_3 \neq \mathcal{I}_1$$

Hauptträgheitsachsen sind endlich festgelegt.

- symmetrischer Kreisel

$$\mathcal{I}_1 = \mathcal{I}_2, \quad \mathcal{I}_3 \neq \mathcal{I}_1$$

nur 3. Hauptträgheitsachse endlich festgelegt;  
 in 1-2-Ebene beliebige Winkel möglich.

- kugelförmig

$\mathcal{I}_1 = \mathcal{I}_2 = \mathcal{I}_3$   
 in jedem Koord.-System sind die 3 Achsen  
 Hauptträgheitsachsen.

- wähle nun als verallg. Koord.:  $x^i, \varphi^i \Rightarrow v^i = \dot{x}^i, \omega^i = \dot{\varphi}^i$ :

$$\text{dann ist } \mathcal{L} = \frac{M}{2} \sum_{i=1}^3 (\dot{x}^i)^2 + \frac{1}{2} \sum_{i,j=1}^3 \dot{\varphi}^i \mathcal{I}^{ij} \dot{\varphi}^j - V(\vec{q}, \vec{\varphi})$$

der zu  $\vec{q}$  kanonisch konjugierte Impuls: Gesamtimpuls  
 $\vec{p}^i = \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \dot{x}^i} = M \dot{x}^i = M v^i$   $(\vec{p} = M \vec{v})$

der zu  $\vec{\varphi}$  kanonisch konjugierte Impuls: Eigenkreisimpuls  
 $M^i = \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \dot{\varphi}^i} = \sum_{j=1}^3 \mathcal{I}^{ij} \dot{\varphi}^j = \sum_{j=1}^3 \tau^{ij} \omega^j = \vec{\tau}^i = \vec{\omega} \quad (\vec{\tau} = \vec{\omega})$

⇒ Bringen (Erf-Gln.):

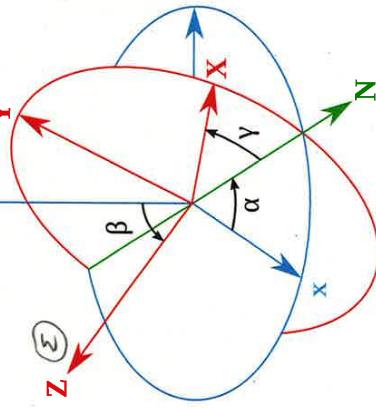
$$\frac{d}{dt} p^i = \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \dot{q}^i} = - \frac{\partial V}{\partial q^i}, \quad \frac{d}{dt} M^i = \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \dot{\varphi}^i} = - \frac{\partial V}{\partial \varphi^i}$$

"Gesamtkraft"  
 "Drehmoment"  
 "Gesamtimpf."

- Wahl der d. Kurbel: Endpunkt  
 (bestimme nur explizit die Drehung der Kord.-System, vgl. S. 95)

$\zeta_0$ : Raumfestes Koordinatensystem

$\zeta$ : körperfestes Koord.-System



$\vec{x} = R^T \vec{x}_0, \quad R^T \in CBA$

mit  $A = \begin{pmatrix} \cos \alpha & \sin \alpha & 0 \\ -\sin \alpha & \cos \alpha & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}, \quad \text{Syst ch.}$

$$B = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & \cos \beta & \sin \beta \\ 0 & -\sin \beta & \cos \beta \end{pmatrix}, \quad C = \begin{pmatrix} \cos \beta & 0 & 0 \\ 0 & \cos \beta & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix}, \quad \text{Syst ch.}$$

$$\Rightarrow R^T = \begin{pmatrix} c_{\beta} c_{\alpha} - s_{\beta} s_{\alpha} & c_{\beta} s_{\alpha} & c_{\beta} s_{\alpha} + s_{\beta} c_{\alpha} \\ -s_{\beta} c_{\alpha} - c_{\beta} s_{\alpha} & c_{\beta} c_{\alpha} & -s_{\beta} s_{\alpha} + c_{\beta} c_{\alpha} \\ c_{\beta} s_{\alpha} & -s_{\beta} s_{\alpha} & c_{\beta} c_{\alpha} \end{pmatrix}$$

Die Trafo eines Vektors auf der z-Achse in  $\Sigma_0$

$$\text{ins Körperfest. System } \Sigma: \quad \vec{F} = R^T \vec{F}_0 = R^T \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ F \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} r \sin \beta \sin \varphi \\ r \sin \beta \cos \varphi \\ r \cos \beta \end{pmatrix}$$

für sich bewegende Körper und dann die Eulerumkehr

$$\text{Zentralachsentr.: } \vec{x}_0(t) = R(t) \vec{x} - \text{zeitunabhängig}$$

kommen nun aus Kenntnis von  $R$  die Unbekannten  $\vec{\omega}$

$$\text{explizit berechnen; (vgl. S. 45', Tabelle 2)}$$

$$\Rightarrow \vec{\omega} = \begin{pmatrix} \dot{\varphi} \sin \theta \sin \varphi + \dot{\theta} \cos \varphi \\ \dot{\varphi} \sin \theta \cos \varphi - \dot{\theta} \sin \varphi \\ \dot{\varphi} \cos \theta + \dot{\varphi} \end{pmatrix}$$

$\rightarrow$  im Hauptfest. System ist die kinetische Energie dann  
(ohne Schwerpunktsbewegung)

$$\begin{aligned} T_{\text{kot.}} &= \frac{1}{2} \dot{\varphi}^2 I_{\text{kot.}} \omega^2 = \frac{1}{2} \left[ I_1 (\omega')^2 + I_2 (\omega')^2 + I_3 (\omega')^2 \right] \\ &\quad \left( \text{entfernt } \right) \end{aligned}$$

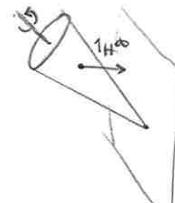
$$\begin{aligned} &+ \dot{\theta}^2 [I_1 \cos^2 \varphi + I_2 \sin^2 \varphi] \sin^2 \theta + I_3 \cos^2 \theta \\ &+ 2 \dot{\varphi} \dot{\theta} [I_1 - I_2] \sin \theta \sin \varphi \cos \varphi \\ &+ 2 \dot{\varphi}^2 I_3 \cos \theta \end{aligned} \quad \left\{ \begin{array}{l} \cdot \cos \varphi \cdot (1. \text{ Zeile}) - \sin \varphi \cdot (2. \text{ Zeile}) \rightsquigarrow \dot{\theta} = 0 \\ \Rightarrow \text{Winkel zwischen z-Achse in } \Sigma_0, \Sigma \text{ ist zeitunabhängig} \end{array} \right.$$

$\Rightarrow$  haben nun explizit  $L(\varphi, \dot{\varphi}, \theta, \dot{\theta})$

$\rightarrow$  Drehg. i. A. aber rel. Schwingung ...

### 2.6. Kreisel

$I_{50}$  aber unifid mit Verkippungen, z.B. § 2.4



### 3.4 Der symmetrische Kreisel

$$\begin{aligned} \rightarrow \text{kin. E: } T_{\text{kin.}} &= \frac{1}{2} \left\{ I((\omega')^2 + (\omega')^2) + I_3 (\omega')^2 \right\} \\ &= \frac{\pi}{2} \left( \dot{\theta}^2 + \dot{\varphi}^2 \sin^2 \varphi \right) + \frac{I_3}{2} (\dot{\varphi}^2 + \dot{\varphi}^2 \cos^2 \varphi) \end{aligned}$$

Kräftefreier Kreisel:  $L = T$

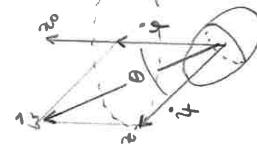
- $\Rightarrow \varphi$  und  $\varphi$  kommen nicht vor (zyklische Variable!)
- $\Rightarrow$  zwei d. Drehg. sind Erhaltungssätze

$$\frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{\varphi}} = 0 \quad \rightarrow \quad \frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{\varphi}} = 0$$

in Inertialsystem  $\Sigma_0$  ist ( $v_{\text{sym}}$   $V=0$ ) da  
Drehpunkt  $\Sigma_0$  erhalten

$\rightarrow$  wähle  $\Sigma_0$  s.t. so dass  $\vec{\Sigma}_0 = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix}$   
im Körperfest. System  $\Sigma$  ist dann (siehe Bsp S. 50)

$$\begin{aligned} \vec{\Sigma} &= R^T \vec{\Sigma}_0 = \begin{pmatrix} L \sin \theta \sin \varphi \\ L \sin \theta \cos \varphi \\ L \cos \theta \end{pmatrix} \\ &= \begin{pmatrix} I \omega' \\ I \omega' \\ I_3 \omega' \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} I (\dot{\varphi} \sin \theta \sin \varphi + \dot{\theta} \cos \varphi) \\ I (\dot{\varphi} \sin \theta \cos \varphi - \dot{\theta} \sin \varphi) \\ I_3 (\dot{\varphi} \cos \theta + \dot{\varphi}) \end{pmatrix} \end{aligned}$$



$$\cdot \cos \varphi \cdot (1. \text{ Zeile}) - \sin \varphi \cdot (2. \text{ Zeile}) \rightsquigarrow \dot{\theta} = 0$$

$\Rightarrow$  Winkel zwischen z-Achse in  $\Sigma_0, \Sigma$  ist zeitunabhängig

$$\Rightarrow \dot{\varphi} = \frac{L}{I_3} \quad (= \text{const.})$$

$\Rightarrow$  "Knotenknoten" (Von S. 49) dreht sich mit konstanter Winkelgeschw. um z-Achse um  $\Sigma_0$ : " Präzession "

$$\bullet (3. \text{ Zeile}) \Rightarrow \dot{\varphi} = \left( \frac{1}{I_3} - \frac{1}{L} \right) L \cos \theta \quad (= \text{const.})$$

$\Rightarrow$  Drehung erst const. um z-Achse. um z-Achse um  $\Sigma$ : "Rohrchen um Figurachsen"

## 4. Hamilton-Formalismus

- nach Newton- und Lagrange- der dritte Formalismus der klass. Mechanik; warum?
  - wichtig beim Übergang zu Quantenmechanik (Theorie II)
  - ist oft "elegant", hat "mathematische" Vorteile

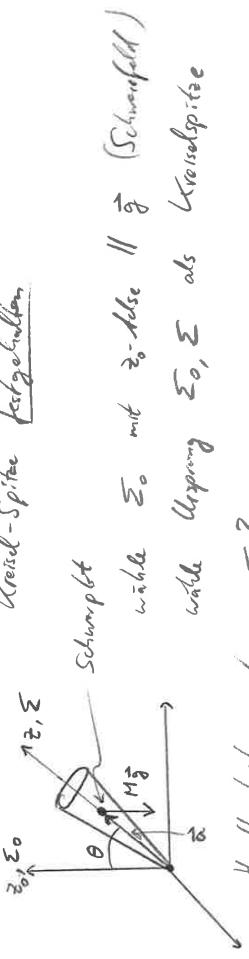
→ Stern:  $I_1 = I_2 = I_{\text{cons}} + p_{\alpha 2} = \tilde{I}$

Kreiselpunkt mit  $\Sigma_0, \Sigma$ ?

Wähle  $\Sigma_0$  mit  $\Sigma_0$  parallel zu  $\vec{g}$  (Schwarzenfeld)

wählt Umlauf  $\Sigma_0, \Sigma$  als Kreiselpunkte

Hauptbelastung in  $\Sigma$ ?



$$\dot{q}_1 = 0 \quad \text{mit} \quad p_1 = \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_1} = \dot{q}_2^2 + \frac{I_3}{2} (\dot{q}_1^2 + \dot{q}_2^2 \sin^2 \theta) + \frac{I_3}{2} (\dot{q}_1^2 + \dot{q}_2^2 \cos^2 \theta) - \tilde{I} \cos \theta$$

$$\dot{q}_2 = 0 \quad \text{mit} \quad p_2 = \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_2} = \dot{q}_3^2 = I_3 (\dot{q}_1^2 + \dot{q}_2^2 \cos^2 \theta)$$

$$\Leftrightarrow \dot{q} = \frac{p_2 - p_3 \cos \theta}{\tilde{I} \sin^2 \theta}, \quad \dot{q}^2 = \frac{p_2^2 \cos^2 \theta - p_3^2 \cos^2 \theta}{\tilde{I} \sin^2 \theta} + \frac{p_3^2}{I_3}$$

$$\parallel V=0, \text{ S.51:} \quad \text{haben } \theta = \text{const} \Rightarrow \text{konstant } \dot{q}, \dot{q}^2 \text{ - Gl.}\\ \text{trivial integrieren;} \quad \text{sieht: } \theta(t) = ? , \quad \text{dann } q(t), \dot{q}(t) \parallel$$

• betrachte Energierhaltung (vgl. Zentralkraftproblem, §1)

$$E = T + V = \frac{\tilde{I}}{2} (\dot{q}^2 + \dot{q}^2 \sin^2 \theta) + \frac{I_3}{2} (\dot{q}_1^2 + \dot{q}_2^2 \cos^2 \theta) + \tilde{I} \cos \theta$$

setzt  $\dot{q}(t), \dot{q}(t)$  einsetzen,

$$= \frac{\tilde{I}}{2} \dot{\theta}^2 + \frac{p_{\theta}^2}{2 I_3} + \tilde{I} \cos \theta + V_{\text{eff}}(\theta)$$

$$TdV: \quad t = \int \frac{d\theta}{\frac{1}{2} [\tilde{E} - V_{\text{eff}}(\theta)]} \dots \text{(elliptisches Integral)} \approx \Theta(t)$$



### 4.1 Hamiltonsche Bewegungsgleichungen

Ermittlung der Lagrange-Funktionsausdrücke:

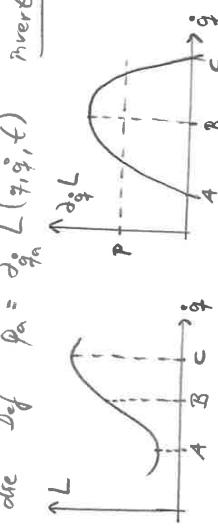
verallg. Koord.  $q_\alpha$ , verallg. Geschwindigkeiten  $\dot{q}_\alpha$ ,  $\alpha = 1, \dots, 5$

Lagrange-Funktion  $L(q, \dot{q}, t) \Rightarrow$  verallg. Impulse  $p_\alpha = \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_\alpha}$

Heute Idee: nehme  $q_\alpha, p_\alpha$  (statt  $q_\alpha, \dot{q}_\alpha$ ) als Koordinaten  
→ diese bilden einen  $2s - \text{dim. Phasoraum}$

• wollen in  $L(q, \dot{q}, t)$  die  $\dot{q}_\alpha$  durch  $p_\alpha$  ersetzen  
⇒ müssen die Def.  $p_\alpha = \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_\alpha}(q, \dot{q}, t)$  invertieren!

aber z.B.:



d.h.  $p \leftrightarrow \dot{q}$  nicht eindeutig;  
jedoch:  $p \leftrightarrow \dot{q}$  endlich, falls  $\dot{q} < B$  oder  $\dot{q} > B$

⇒ Invertieren nur möglich in einem Bereich mit  $\dot{q}^2 < L$  ≠ 0

• auch nach Beschreibung auf z.B.  $\dot{q} < B$  erfüllt  $L(q, \dot{q}, t)$  weniger Information als  $L(q, \dot{q}, t)$ !

z.B.  $\frac{1}{2} \dot{q}^2 \equiv \frac{m}{2} (\dot{q} - f(q))^2$ ,  $p = \dot{q} L = m \dot{q}$ ,  $L = \frac{1}{2m} p^2$   
vs.  $\frac{1}{2} \tilde{L} \equiv \frac{m}{2} (\dot{q} - f(q))^2$ ,  $\tilde{p} = m(\dot{q} - f(q))$ ,  $\tilde{L} = \frac{1}{2m} \tilde{p}^2$   
verschiedene Physik (EL-Gln.)

die Lösung des Problems: Legendre-Transformation

Behauptung: Die Hamilton-Funktion, def. durch

$$H(q, p, t) = \sum_{a=1}^s \dot{q}_a p_a - L = \sum_{a=1}^s \dot{q}_a p_a - L$$

enthält dieselbe Information wie  $L(q, \dot{q}, t)$ , d.h. aus gegebener  $H(q, p, t)$  kann  $L(q, \dot{q}, t)$  rekonstruiert werden (solange  $\det(\frac{\partial L}{\partial \dot{q}_a} \frac{\partial L}{\partial q_b}) \neq 0$  ist).

Bem: • in  $H$  muss  $\dot{q}$  durch  $p$  ersetzt werden;  $H$  formal  $\dot{q}$ -unabh.:

$$\frac{\partial}{\partial \dot{q}_b} H = \frac{\partial}{\partial \dot{q}_b} \left[ \sum_{a=1}^s \dot{q}_a p_a - L \right] = p_b - \frac{\partial}{\partial \dot{q}_b} L = p_b - p_b = 0$$

• die Transformation von  $L \rightarrow H$  heißt Legendre-Trafo bzw.  $\dot{q}$

• physikalisch entspricht  $H$  der Energie des Systems

Beweis: (durch explizite Konstruktion: inverse Leg-Trafo)

$$\text{sei } H \text{ gegeben; def. } \dot{Q}_b \equiv \frac{\partial}{\partial p_b} H = \frac{\partial}{\partial p_b} \left[ \sum_{a=1}^s \dot{q}_a p_a - L(q, \dot{q}, t) \right]$$

$$= \dot{q}_b + \sum_{a=1}^s \frac{\partial}{\partial p_a} p_a - \sum_{a=1}^s \left[ \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_a} \right] \frac{\partial \dot{q}_a}{\partial p_b} = \dot{q}_b$$

$$\text{def. } L'_{\text{neu}} \equiv \sum_{b=1}^s p_b \frac{\partial}{\partial p_b} H - H = \sum_{b=1}^s p_b \dot{q}_b - \left[ \sum_{a=1}^s \dot{q}_a p_a - L \right] = L \text{ gef}$$

$$\text{def. } L \equiv \frac{m}{2} \dot{q}^2 - V(q)$$

$$\Rightarrow p = \frac{\partial L}{\partial \dot{q}} = m \dot{q}, \quad H = p \dot{q} - L = m \dot{q}^2 - \frac{m}{2} \dot{q}^2 + V(q) = \frac{m}{2} \dot{q}^2 + V(q)$$

$$\text{inverse Trafo: } \dot{q} = \frac{p}{m}, \quad L'_{\text{neu}} = p \dot{q} - H = \frac{p^2}{2m} - \frac{p^2}{2m} - V(q)$$

$$= \frac{p^2}{2m} - V(q) = \frac{m}{2} \dot{q}^2 - V(q) \text{ Worauf}$$

Bsp

(Thermodynamik: ) innere Energie  $U(S, V, N)$   $\xrightarrow{\text{Teilchenzahl}} \text{Volumen} \xrightarrow{\text{Entropie}}$  Temperatur  $T = \frac{\partial U}{\partial S}$

$$\text{freie Energie } F(T, V, N) = U(S, V, N) - S \frac{\partial U}{\partial S} = U - TS$$

|| d.h.  $-F \Leftrightarrow U$  ist Legendre-Trafo ||

→ wissen nun, dass im Prinzip alle Information in der Hamilton-Funktion  $H(q, p, t)$  enthalten ist.

→ wie beschreibt man nun die Dynamik des Systems (d.h. Zeitabläufe) in der PhasenraumCOORD.  $q, p$ ?

⇒ Euler-Lagrange-Gleichungen durch  $H$  ausdrücken!

• wissen schon (S. 54), dass  $\frac{dq_a}{dt} = \frac{\partial H}{\partial p_a}$  gilt

• beharrte nun noch  $\frac{\partial H}{\partial p_a}$ :

$$H = \sum_{b=1}^s p_b \dot{q}_b(q, p, t) - L(q, \dot{q}, p, t)$$

$$\Rightarrow \frac{\partial H}{\partial q_a} = \sum_{b=1}^s p_b \frac{\partial \dot{q}_b}{\partial p_a} - \frac{\partial L}{\partial q_a} - \sum_{b=1}^s \left[ \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_b} \right] \frac{\partial \dot{q}_b}{\partial p_a}$$

$$= - \frac{\partial L}{\partial q_a} \stackrel{(E-L)}{=} - \frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_a} = - \frac{d}{dt} \dot{q}_a = - \frac{d}{dt} p_a$$

$$\Rightarrow \text{Hamiltonsche Gleich.} \quad \frac{dq_a}{dt} = \frac{\partial H}{\partial p_a}, \quad \frac{dp_a}{dt} = - \frac{\partial H}{\partial q_a}$$

Bem: • in Hamilton-Funktionssystem haben wir also 2 Gln. 1. Ordnung  
(statt 1 Gln. 2. Ordnung)

$$\bullet \text{es folgt } \frac{dH}{dt} = \sum_a \frac{\partial H}{\partial q_a} \frac{dq_a}{dt} + \sum_a \frac{\partial H}{\partial p_a} \frac{dp_a}{dt} + \frac{\partial H}{\partial t} = \frac{\partial H}{\partial p_a} \frac{dp_a}{dt} = - \frac{\partial H}{\partial q_a}$$

falls  $H(q, p, t)$  also nicht explizit von  $t$  abhängt,  
d.h.  $\frac{dH}{dt} = 0 \Rightarrow H = \text{Energie bleibt erhalten.}$

Bsp (vgl. Ü16): Passenpunkt gleitet reibungsfrei: In Schwerfeld auf einem Kreisbogen

während vertik. Koord.:  $r = 1/r^2$ ,  $\theta$   
(( Öffnungswinkel des Kreises ist stetig konstant ))

$$\vec{r} = \begin{pmatrix} r \sin \alpha \cos \theta \\ r \sin \alpha \sin \theta \\ r \cos \alpha \end{pmatrix}, \quad \dot{\vec{r}} = \begin{pmatrix} \dot{r} \sin \alpha \cos \theta - \dot{\theta} r \sin \alpha \sin \theta \\ \dot{r} \sin \alpha \sin \theta + \dot{\theta} r \cos \alpha \\ \dot{r} \cos \alpha \end{pmatrix}$$

$$\Rightarrow T = \frac{m}{2} \dot{r}^2 = \frac{m}{2} (\dot{r}^2 + \dot{\theta}^2 r^2 \sin^2 \alpha)$$

$$V = m g z = m g r \cos \alpha$$

$$L = T - V = \frac{m}{2} (\dot{r}^2 + \dot{\theta}^2 r^2 \sin^2 \alpha) - m g r \cos \alpha \quad (s=2)$$

$$\text{varif. Imp.} \quad p_r = \partial_r L = m \dot{r}, \quad p_\theta = \partial_\theta L = m \dot{\theta} r^2 \sin^2 \alpha$$

$\Rightarrow$  Hamilton-Funktion ist dann

$$H = \dot{r} p_r + \dot{\theta} p_\theta - L$$

$$\begin{aligned} &= m \dot{r}^2 + m \dot{\theta}^2 r^2 \sin^2 \alpha - \frac{m}{2} (\dot{r}^2 + \dot{\theta}^2 r^2 \sin^2 \alpha) + m g r \cos \alpha \\ &= \frac{m}{2} \dot{r}^2 + \frac{m}{2} \dot{\theta}^2 r^2 \sin^2 \alpha + m g r \cos \alpha \\ &= \frac{p_r^2}{2m} + \frac{p_\theta^2}{2m r^2 \sin^2 \alpha} + m g r \cos \alpha \end{aligned}$$

$\Rightarrow$  die Hamiltonsche Gleich. haben also:

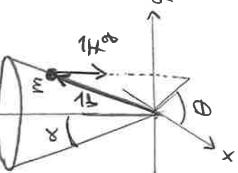
$$\begin{aligned} \frac{dp_r}{dt} &= \frac{\partial H}{\partial \dot{r}} = \frac{p_r}{m}, \quad \frac{d\dot{r}}{dt} = -\frac{\partial H}{\partial p_r} = -\frac{p_r^2}{m^2 r^2 \sin^2 \alpha} - m g \cos \alpha \\ \frac{dp_\theta}{dt} &= \frac{\partial H}{\partial \dot{\theta}} = \frac{p_\theta}{mr^2 \sin^2 \alpha}, \quad \frac{d\dot{\theta}}{dt} = -\frac{\partial H}{\partial p_\theta} = -\frac{p_\theta}{mr^2 \sin^2 \alpha} - g \cos \alpha = \frac{c_1}{r^3} + \frac{c_2}{r^2} \end{aligned}$$

$$\Rightarrow \frac{d\dot{r}^2}{dt} = \frac{1}{m} \frac{dp_r}{dt} = \frac{p_r^2}{m^2 r^2 \sin^2 \alpha} - g \cos \alpha = \frac{c_1^2}{m^2 r^2} + \frac{c_2^2}{r^4}$$

(( Gleich. lautet nicht von  $\theta$  ab  $\Rightarrow$  es ist  $r(\theta)$  ))

dann kann  $\theta(t)$  aus  $\frac{d\theta}{dt} = \frac{p_\theta}{mr^2 \sin^2 \alpha} = \frac{1}{r^2(t)}$   
bestimmt werden ))

Schwerfeld auf einem Kreisbogen



## 4.2 hamiltonische Transformationen

$$\text{wollen Hamiltonsche Gleich. (s. S. 55)} \quad \frac{dq_a}{dt} = + \frac{\partial H}{\partial p_a}, \quad \frac{dp_a}{dt} = - \frac{\partial H}{\partial q_a}$$

noch eleganter / symmetrischer Schreiben

betrachte eine beliebige in Phasoraum gl. Funktion  $f(q, p, t)$

$$\Rightarrow \frac{df}{dt} = \sum_{a=1}^3 \frac{\partial f}{\partial q_a} \left| \frac{\partial q_a}{\partial t} \right| + \sum_{a=1}^3 \frac{\partial f}{\partial p_a} \left| \frac{\partial p_a}{\partial t} \right|$$

$$= \sum_{a=1}^3 \left( \frac{\partial f}{\partial q_a} \frac{\partial q_a}{\partial t} - \frac{\partial f}{\partial p_a} \frac{\partial p_a}{\partial t} \right) + \left( \frac{\partial f}{\partial q_a} \frac{\partial p_a}{\partial t} - \frac{\partial f}{\partial p_a} \frac{\partial q_a}{\partial t} \right)$$

def. Position-Klammer

$$\{f, g\} = \sum_{a=1}^3 \frac{\partial f}{\partial q_a} \frac{\partial g}{\partial p_a} - \frac{\partial f}{\partial p_a} \frac{\partial g}{\partial q_a}$$

wobei  $f(q, p, t), g(q, p, t)$  beliebige reellwertige Funktionen

$$= \{f, H\} + \frac{\partial f}{\partial t}$$

damit ist und

$$\frac{df}{dt} = \{q_a, H\} + \frac{\partial f}{\partial t} = \{p_a, H\}$$

$$\text{denn: } \begin{aligned} \{q_a, H\} &= \sum_{b=1}^3 \frac{\partial q_a}{\partial q_b} \frac{\partial H}{\partial p_b} - \sum_{b=1}^3 \frac{\partial q_a}{\partial p_b} \frac{\partial H}{\partial q_b} = \frac{\partial H}{\partial p_a} \\ &\stackrel{H = \frac{p_r^2}{2m} + \frac{p_\theta^2}{2m r^2 \sin^2 \alpha} + m g r \cos \alpha}{=} 0 \\ \{p_a, H\} &= \sum_{b=1}^3 \frac{\partial p_a}{\partial q_b} \frac{\partial H}{\partial p_b} - \sum_{b=1}^3 \frac{\partial p_a}{\partial p_b} \frac{\partial H}{\partial q_b} = - \frac{\partial H}{\partial q_a} \end{aligned}$$

$\rightarrow$  Eigenwissen der Poisson-Klammer:

- $\{q_a, f\} = \sum_{b=1}^3 \left( \frac{\partial q_a}{\partial q_b} \frac{\partial f}{\partial p_b} - \frac{\partial q_a}{\partial p_b} \frac{\partial f}{\partial q_b} \right) = -\{f, q_a\}$  ist antisymmetrisch
  - for one Konstante c gilt:  $\{f, c\} = 0$
  - $\{c, f\} + c_1 \{f, f_1\} + c_2 \{f, f_2\} = c_1 \{f_1, f\} + c_2 \{f_2, f\}$  ist linear
  - $\{f, \{g, h\}\} + \{g, \{h, f\}\} + \{h, \{f, g\}\} = 0$  - Jacobi - Identität
- Basis durch explizites Ausarbeiten ...
- $$\{h, \{f, g\}\} = \sum_{a=1}^3 \frac{\partial h}{\partial q_a} \left( \frac{\partial f}{\partial p_a} \frac{\partial g}{\partial p_a} + \frac{\partial f}{\partial q_a} \frac{\partial g}{\partial q_a} \right) - \sum_{a=1}^3 \frac{\partial h}{\partial p_a} \left( \frac{\partial f}{\partial p_a} \frac{\partial g}{\partial q_a} + \frac{\partial f}{\partial q_a} \frac{\partial g}{\partial p_a} \right)$$
- andere Terme addieren - Index umkennen ... = 0 gezeigt

- $\{q_a, q_b\} = 0 = \{p_a, p_b\}$
- demn z.B.  $\{q_a, p_b\} = \sum_{c=1}^3 \left( \frac{\partial q_a}{\partial q_c} \frac{\partial p_b}{\partial p_c} - \frac{\partial p_a}{\partial p_c} \frac{\partial q_b}{\partial q_c} \right) = 0$
- $\{q_a, p_b\} = \frac{1}{2} \left( \frac{\partial q_a}{\partial p_b} - \frac{\partial p_a}{\partial q_b} \right) = \frac{1}{2} \delta_{ab} = \delta_{ab}$

$\rightarrow$  sehr willkürlich gefallen; hat direktes Analogon im Quantenmechanik

$\rightarrow$  betrachte nun Transformationen der Koordinaten

$$\begin{aligned} Q_a &= Q_a(q, t) \quad \text{ist Punktko. im Raum - Raum} \\ \{Q_a, Q_b\} &= \{Q_a(q, p, t)\} \quad \text{ist Punktko. im Phasoraum} \quad (\text{Abgrenzung zu } \mathfrak{g}) \\ p_a &= p_a(q, p, t) \end{aligned}$$

man spricht von einer kanonischen Transformation, falls die neuen Koord. die Werte von Poisson-Klammer nicht ändern:

$$\text{d.h. } \{f, g\}_{qp} = \{f, g\}_{qq} , \text{ insbesondere } \{Q_a, Q_b\} = 0 = \{p_a, p_b\}$$

$$\begin{aligned} \text{Bsp (5.1)} \quad \{f, g\}_{qp} &= \frac{\partial f}{\partial q^a} \frac{\partial g}{\partial p^b} - \frac{\partial f}{\partial p^b} \frac{\partial g}{\partial q^a}, \quad \{f, g\}_{qq} = \det \begin{pmatrix} \frac{\partial f}{\partial q^1} & \frac{\partial f}{\partial q^2} & \frac{\partial f}{\partial q^3} \\ \frac{\partial g}{\partial q^1} & \frac{\partial g}{\partial q^2} & \frac{\partial g}{\partial q^3} \end{pmatrix} = \frac{\partial (Q_1, Q_2)}{\partial (q^1, q^2)} \\ &\Rightarrow \text{for kanon. Trafo: } Q = q_1, q_2, q_3 + p_1, p_2, p_3 \quad \text{und } A = \begin{pmatrix} \frac{\partial Q_1}{\partial q^1} & \frac{\partial Q_1}{\partial q^2} & \frac{\partial Q_1}{\partial q^3} \\ \frac{\partial Q_2}{\partial q^1} & \frac{\partial Q_2}{\partial q^2} & \frac{\partial Q_2}{\partial q^3} \\ \frac{\partial Q_3}{\partial q^1} & \frac{\partial Q_3}{\partial q^2} & \frac{\partial Q_3}{\partial q^3} \end{pmatrix} = \frac{\partial (Q_1, Q_2, Q_3)}{\partial (q^1, q^2, q^3)} \\ &\Rightarrow \det(Q, p) = \det \begin{pmatrix} q_1 & q_2 & q_3 \\ p_1 & p_2 & p_3 \end{pmatrix} = \det A = 1 \end{aligned}$$

$\rightarrow$  vlg. Fall (5.2):

$$\{f, g\}_{qp} = \sum_{a=1}^3 \left( \frac{\partial f}{\partial q^a} \frac{\partial g}{\partial p^a} - \frac{\partial f}{\partial p^a} \frac{\partial g}{\partial q^a} \right) = \sum_{a=1}^3 \left( \frac{\partial f}{\partial q^a} \frac{\partial g}{\partial p^a} + \frac{\partial f}{\partial p^a} \frac{\partial g}{\partial q^a} \right) = \sum_{a=1}^3 \left( \frac{\partial f}{\partial q^a} \frac{\partial g}{\partial p^a} \right)$$

es gilt auch:

$$\begin{aligned} \text{also vlg. } \{f, g\}_{qp} &= \{f, g\}_{qe} \quad \Rightarrow \text{Hilfsmethode:} \\ \text{Sollte Part. } \mathfrak{g} \text{ bilden eine "symplektische" Gruppe } \quad \text{Sp(25)} \\ \text{denn: } A^{-1} A = \mathbb{1} \text{ und } \mathfrak{g}^T \mathfrak{g} = \mathbb{1} \end{aligned}$$

$\Rightarrow$  Sp(25) ist Grundlage der "Mathematik der klassischen Mechanik" (s. 2.18, § V Kugelold, Nathan, Part. 2. Klasse Prof. Dr. J.)

Bem:

$$\begin{aligned} Q_a &= Q_a(q_0, p_0, t), \quad p_a = p_a(q_0, p_0, t) \quad \text{mit Phasorad. ggf.} \\ \text{denn: } \dot{Q}_a &= \dot{q}_a + \dot{p}_a \frac{\partial Q_a}{\partial p} = \dot{q}_a + \dot{p}_a \frac{\partial}{\partial p} = \dot{p}_a = \frac{d}{dt} \frac{\partial Q_a}{\partial p} = 0, \quad \frac{d}{dt} \frac{\partial}{\partial p} = \frac{d}{dt} \frac{\partial}{\partial p} = 0 \\ \text{denn: } \dot{p}_a &= \dot{p}_a - \dot{q}_a \frac{\partial p_a}{\partial q} = \dot{p}_a - \dot{q}_a \frac{\partial}{\partial q} = \dot{q}_a = \frac{d}{dt} \frac{\partial p_a}{\partial q} = 0, \quad \frac{d}{dt} \frac{\partial p_a}{\partial q} = \frac{d}{dt} \frac{\partial p_a}{\partial q} = 0 \\ \Rightarrow \mathcal{H} &= \frac{1}{2} \left( \frac{\partial Q_1}{\partial p_1} \frac{\partial p_1}{\partial Q_1} + \frac{\partial Q_2}{\partial p_2} \frac{\partial p_2}{\partial Q_2} + \frac{\partial Q_3}{\partial p_3} \frac{\partial p_3}{\partial Q_3} \right) = \frac{1}{2} \left( \frac{\partial Q_1}{\partial p_1} \frac{\partial p_1}{\partial Q_1} + \frac{\partial Q_2}{\partial p_2} \frac{\partial p_2}{\partial Q_2} + \frac{\partial Q_3}{\partial p_3} \frac{\partial p_3}{\partial Q_3} \right) = \mathcal{H} + \mathcal{O}(p, q, t) \end{aligned}$$

- $\mathcal{H}$ : finite kanon. Trafo, so dass die  $Q_a$  symmetrisch sind
- $\mathcal{H}$  ist Grav. f.  $\mathcal{H}$  ist "Mathematik der klassischen Mechanik"
- $\mathcal{H}$  ist "V. Kugelold, Nathan, Part. 2. Klasse Prof. Dr. J."
- $\mathcal{H}$ : Zeitabhängigkeit kann und als konstr. Trafo. gewählt werden:

denn:  $H = H(P_0, t) \Rightarrow Q_a(t) = \frac{\partial}{\partial P_0} \cdot t + Q_a(0)$

falls  $H(P_0, t) = 0$  ist integrierbar

$\Rightarrow \det \mathcal{H} = 1 \Rightarrow |\det \mathcal{H}| = 1$  gleich

$$\det Q, \dots, dQ_3, dp_1, \dots, dp_3 = \det \begin{pmatrix} q_1 & \dots & q_3 & p_1 & \dots & p_3 \end{pmatrix} \left| \begin{array}{c} \det \mathcal{H} \\ \det \mathcal{H} \end{array} \right|$$

$\Rightarrow$  Volumenelement im Phasoraum ist eine kanonische Invariante!

(( willst du stattd. Reduzit.; s. auch § 4.3.2 ))

$$\begin{aligned} \text{z.B.} \quad A &= \begin{pmatrix} \cos \varphi & \sin \varphi \\ \sin \varphi & -\cos \varphi \end{pmatrix} \quad \text{Drehung} \\ A &= \begin{pmatrix} \lambda & 0 \\ 0 & \lambda^{-1} \end{pmatrix} \quad \text{Skalentransformation} \\ A &= \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix} \quad \alpha = \rho, \quad \varrho = \varrho \end{aligned}$$

### 4.3 Phasoraum und Satz von Liouville

betrachte ein System mit  $s$  Freiheitsgraden;

variell Koord.  $q_1, q_2, \dots, q_s$ , kanonisch  $p_1, p_2, \dots, p_s$

$\Rightarrow$  die Punkte  $T = (q_1, \dots, q_s, p_1, \dots, p_s)$  bilden den  $2s$ -dimensionale

Phasoraum des Systems (vgl. § 4.1)

- ein Punkt im Phasoraum  $\Leftrightarrow$  ein vollständig charakteristischer Zustand des Systems

• Zeitentwicklung des Systems definiert eine Kurve im Phasoraum, die Phasorauum-Trajektorie

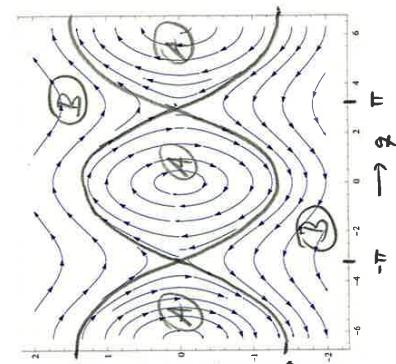
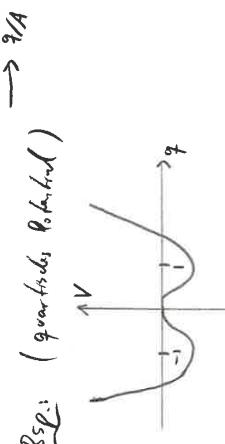
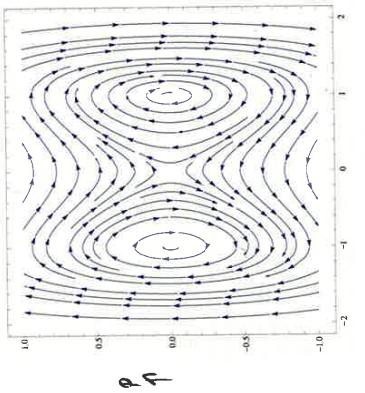
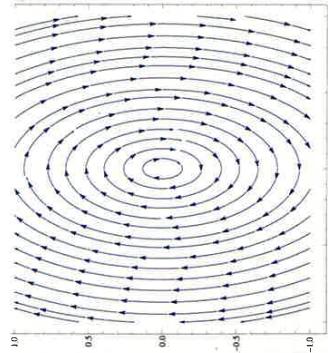
$$\text{Bsp.:} \quad (1-d_m \text{ H.O.}) \quad H = \frac{p^2}{2m} + \frac{1}{2} q^2$$

$$\Rightarrow \frac{dq}{dt} = -\frac{\partial H}{\partial p} = -\omega q, \quad \frac{dp}{dt} = \frac{\partial H}{\partial q} = \frac{p}{m}$$

$$\Rightarrow \frac{d^2q}{dt^2} = \frac{1}{m} \frac{dp}{dt} = -\frac{\omega}{m} q \equiv -\omega^2 q$$

$$\Leftrightarrow q = A \cos(\omega(t-t_0))$$

$$p = m\omega A \sin(\omega(t-t_0))$$



$$\text{Bsp.:} \quad (\text{Pendel; vgl. § 2.3, § 2.8})$$

$$q = \varphi, \quad L = \frac{m}{2} \ell^2 \dot{\varphi}^2 + mg\ell \cos \varphi$$

$$p = \dot{\varphi}l = ml^2 \dot{\varphi}, \quad H = \frac{p^2}{2m\ell^2} - mg\ell \cos \varphi$$

Schwingerung  $\Delta \varphi$       Drehung  $\varphi$

→ ein Punkt  $T$  im Phasoraum hat die Geschwindigkeit

$$\begin{aligned} \frac{dT}{dt} &= \left( \frac{dq_1}{dt}, \dots, \frac{dq_s}{dt}, \frac{dp_1}{dt}, \dots, \frac{dp_s}{dt} \right) \\ &= \left( \frac{\partial H}{\partial p_1}, \dots, \frac{\partial H}{\partial p_s}, -\frac{\partial H}{\partial q_1}, \dots, -\frac{\partial H}{\partial q_s} \right) = \vec{\omega}(q, p, t) \end{aligned}$$

$\vec{\omega}(q, p, t)$  ist 2s-dim. Vektorfeld im Phasoraum;

falls  $H(q, p, t)$   $\Rightarrow$  auch  $\vec{\omega}(q, p, t)$

((s. und math Phasoraum. pdf online))

für das Vektorfeld  $\vec{\omega}$  gilt (vgl. Kontinuitätsf.  $\dot{g} + \vec{V} \cdot \vec{f} = 0$ )

$$\begin{aligned} \text{div } \vec{\omega} &= \vec{V} \cdot \vec{\omega} = \sum_{a=1}^s \frac{\partial \omega_a}{\partial q_a} + \sum_{a=1}^s \frac{\partial \omega_a}{\partial p_a} \\ &= \sum_{a=1}^s \left( \frac{\partial^2 H}{\partial q_a \partial p_a} - \frac{\partial^2 H}{\partial p_a \partial q_a} \right) = 0 \end{aligned}$$

für einen Teilraum  $T$  des Phasoraums:  
jeder Punkt  $\in T$  verschift sich aufgrund der Beweg. ; also verbleibt sie  $T \rightarrow T'$ .

$\Rightarrow$  Satz von Liouville: das Volumen eines Teilbereichs des

Phasoraums, der jemals den Hamiltonschen Raum verlassen und, bleibt konstant, d.h.  $\text{Vol}(T) = \text{Vol}(T')$ .

- vgl. und ben. auf S. 59: Volumenelement invariant
- Interpretation  $T$  z.B. als Range von nahe beiemander liegenden Passierpunkten mit ähnlichen Geschwindigkeiten

(2.6. Teilvolumen einer stromenden Flüssigkeit)

- wichtige Anwendung des Satzes v. Liouville  
z.B. in klassischer statistischer Mechanik

→ zum Beweis des Satzes v. Liouville:

wähle eine (gleichmäßig verteilte) Menge von  $N$  Partikeln  $\vec{t}$   
als "Tracer", um das Teilvolumen  $T$  zu folgen:

$$T_{t=t_0} \circlearrowleft T^t, \quad S(t_0) = \frac{\text{Zahl } N \text{ der Tracer}}{\text{Phasoraum-Vol.}} = \text{const}_{q,p}$$

Teilchenzahl

die Teilchendichte  $\vec{s}$  genügt der Kontinuitätsgleichung

$$\partial_t \vec{s} + \vec{\nabla}_\vec{r} \cdot \vec{s} = 0,$$

wobei  $\vec{f} = \vec{s} \vec{v}$  die Teilchendichte ist

$$\frac{(\text{Teilchen})}{(\text{Teile} \cdot \text{Zeit})} = \frac{\text{Teilchen}}{\text{Volumen}} \cdot \frac{\text{Zeit}}$$

$$\Rightarrow \vec{D} \cdot (\vec{s} \vec{v}) = \frac{(\vec{\nabla}_\vec{r} \vec{s}) \cdot \vec{v}}{V_0} + \vec{s} \cdot \vec{D} \cdot \vec{v}$$

$$= 0 \quad (\text{Last trittene: Teilchen Geschwindigkeit verbleibt})$$

$$\Rightarrow \partial_t \vec{s} = 0, \quad \text{Teilchendichte bleibt konstant}$$

vom  $N(t) = \int_{V_0} \text{Voll}(T(t)) S(t)$ , und da sonst  $S$  als  
und  $N$  (Last trittene) konstant sind, muss das Volumen des  
Bereichs  $T$  auch konstant bleiben.

ged.

Bem:  $\vec{s}$  kann verschwinden



- man findet ist die Verzerrung sehr groß;
- für  $t \rightarrow \infty$  besetzte Teilbereich (oft: Punkt, Linie)

(Grenzgebiet / Attraktor)

braucht dann auch einen selbstsamen Bereich des Phasoraums fallen, sogar einen Bereich von nicht ganz langer Dimension → man spricht dann von Chaos

- quantitatives Maß für das Absemindestabstand der Lin.:

$$s(t) = s(t_0) e^{-\lambda(t-t_0)}$$

Entfernung zw. Punkten im Phasoraum  
Lyaپanov - Exponent

⇒ für  $\lambda > 0$  ist die Bewegung chaotisch

- z.B. Himmelsmechanik / Stabilität des Sonnensystems

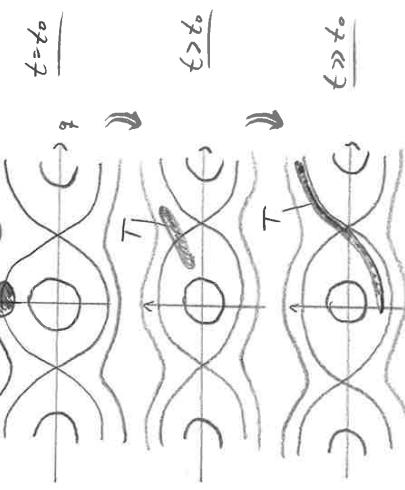
→ Dreikörperproblem, nicht analytisch lösbar,  
aber chaotisch Bahnen haben

→ Sonnensystem:  $\lambda \approx +3 \cdot 10^{-10} \frac{1}{\text{Jahr}}$

→ Die Dynamik von Systemen ist deterministisch.

Phasoraumbetrachtungen machen deutlich, dass bei einem System kleine Änderungen der Anfangsbedingungen große Änderungen im Endgebnis hervorrufen können;

z.B.: Pendel, vgl. S. 60



⇒ Volumen von  $T$   
bleibt konstant;  
aber Form und  
Volumen verteilt.

Bem:  $\vec{s}$  ist die Verteilung sehr groß;

der für  $t \rightarrow \infty$  besetzte Teilbereich (oft: Punkt, Linie)

(Grenzgebiet / Attraktor)  
braucht dann auch einen selbstsamen Bereich des Phasoraums fallen, sogar einen Bereich von nicht ganz langer Dimension → man spricht dann von Chaos

- quantitatives Maß für das Absemindestabstand der Lin.:

$$s(t) = s(t_0) e^{-\lambda(t-t_0)}$$

Entfernung zw. Punkten im Phasoraum  
Lyaپanov - Exponent

⇒ für  $\lambda > 0$  ist die Bewegung chaotisch

## 5. Spezielle Relativitätstheorie: erster Eindruck

- bisher in klass. (nicht-relativistischer) Mechanik:
- absolute Zeit  $t$  (Existenz wurde vorausgesetzt)
- nun: "Ereignisse" in der Raum-Zeit,  $(\vec{x}, t)$  vs  $(\vec{x}', t')$

### 5.1 Lorentz-Transformation

letratelle Galilei-Transf. (vgl. §1.3) zwischen Inertialsystemen

$$\text{mit der Einheitszeit } (\vec{x}, t) = (\vec{0}, 0) \Leftrightarrow (\vec{x}', t') = (\vec{0}, 0)$$

$$\rightarrow \text{d.h. Boosts } \vec{x}' = \vec{x} - \vec{a}t \quad \text{und Drehungen } \vec{x}' = R\vec{x}$$



Ereignis = physikalischer Prozess bei  $(\vec{x}, t)$  bzw.  $(\vec{x}', t')$

- laut Galilei-Transf. gilt für einen Boost:

$$\begin{cases} \vec{x}' = \vec{x} - \vec{a}t \\ t' = t \end{cases} \Rightarrow \vec{v}' = \partial_t \vec{x}' = \partial_t (\vec{x} - \vec{a}t) = \vec{v} - \vec{a}$$

dies wurde auch für Léts gelten



$$\Rightarrow v' = c' \neq c = v$$

→ dies steht im Widerspruch zu

- Experimenten, z.B. Michelson/Morley (1887)
- Maxwell-Gln. (z. B. Elektrodynamik; alle elektromagn. Wellen haben in allen Inertialsystemen dieselbe Geschwindigkeit  $\equiv c$ )

→ Galilei-Transf. kann also nicht richtig sein!

## 5. Spezielle Relativitätstheorie: erster Eindruck

- never Prinzip (Einstein, ca. 1905):
- für Léts gilt  $c = \left| \frac{dx'}{dt'} \right| = \left| \frac{\partial \vec{x}'}{\partial t'} \right| = \left| \begin{pmatrix} \vec{x}_b - \vec{x}_a \\ t_b - t_a \end{pmatrix} \right|$  Passing durch zwei Ereignisse, z.B. Ereignis + Beobachter!
- $\Leftrightarrow \left| \frac{dx'}{dt} \right| = c dt'$
- $\Rightarrow c^2 dt^2 - d\vec{x}^2 = c^2 dt'^2 - d\vec{x}'^2 \equiv ds^2$  Absc. sei invariant.

linearer Transf.  $\begin{pmatrix} c dt' \\ d\vec{x}' \end{pmatrix} = \mathcal{L}_{4 \times 4} \begin{pmatrix} c dt \\ d\vec{x} \end{pmatrix}$ , also diese

Bedingung erfüllt, hießen Lorentz-Transformationen

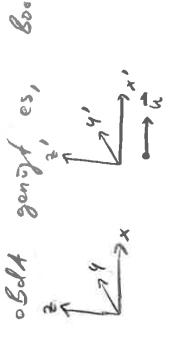
SSG: eine Drehung  $\mathcal{L} = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & R \end{pmatrix}$  mit  $R^T R = \mathbb{1}_{3 \times 3}$

ist eine Lorentz-Transf., dann:

$$\begin{pmatrix} c dt' \\ d\vec{x}' \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} c dt \\ R d\vec{x} \end{pmatrix} \Rightarrow c^2 dt'^2 - d\vec{x}'^2 = c^2 dt^2 - d\vec{x}^2 \xrightarrow{\text{def}} c^2 dt^2 - d\vec{x}^2$$

• Boosts müssen verteilgemeint werden:

beträte Boost in Richtung  $\vec{a}$   
= Drehung von  $\vec{a}$  auf  $\vec{a}'$  auf  $\vec{e}_1$ , dann Boost in  $\vec{e}_1$ -Richtung,  
dann Rückdrehung

→ obda genügt, es, Boosts in  $x$ -Richtung zu betrachten,  
  
 $\begin{pmatrix} c dt' \\ d\vec{x}' \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} A & B & 0 & 0 \\ C & D & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} c dt \\ d\vec{x} \end{pmatrix}$   
(in der Richtung  $\vec{a}$ , d.h.  $y, z$ , passiert nichts,  $\rightarrow \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \end{pmatrix}$ )

- Maxwell-Gln. (z. B. Elektrodynamik; alle elektromagn. Wellen haben in allen Inertialsystemen dieselbe Geschwindigkeit  $\equiv c$ )

A, B, C, D  $\in \mathbb{R}$  sind Fkt. der Boost-Gesch.  $a \equiv 1/\vec{a}$

$\rightarrow$  müssen nun  $A, \dots, D$  bestimmen:

$$(a) \quad \text{vom } \begin{pmatrix} c dt' \\ c dt \\ c dt + \beta dt' \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} A c dt + B dt \\ C c dt + D dt \\ 0 \end{pmatrix} \text{ soll für den Abstand}$$

$$\begin{aligned} ds^2 &= (A c dt + \beta dt')^2 - (C c dt + D dt)^2 \\ &= (A^2 - C^2) c^2 dt^2 + (\beta^2 - D^2) dt^2 + 2(A\beta - CD) c dt dt' \\ &\stackrel{!}{=} c^2 dt^2 - dt'^2 \end{aligned}$$

$$\Rightarrow A^2 - C^2 = 1, \quad D^2 - \beta^2 = 1, \quad A\beta - CD = 0$$

$$\text{wenn } A = \gamma \quad ; \quad \gamma^2 = 1 + C^2 \geq 1, \quad \text{insbesondere } \gamma \neq 0$$

$$\beta = \frac{C^2}{\gamma^2}, \quad D^2 - \beta^2 = D^2 \left(1 - \frac{C^2}{\gamma^2}\right) = D^2 \left(1 - \frac{\gamma^2 - 1}{\gamma^2}\right) = \frac{D^2}{\gamma^2} = 1$$

$$\Rightarrow D = \pm \gamma$$

$$(c) \quad \text{für } \alpha > 0 \text{ muss natürlich } \begin{pmatrix} A & B \\ C & D \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix} \text{ gelten.}$$

$$\text{also ist wegen } \gamma^2 \geq 1 \text{ und } \alpha > 0 \quad \beta \geq 1 \quad (\text{und nicht } \beta \leq -1).$$

$$\text{ebenfalls } D = +\gamma$$

$$\text{Somit } B = \frac{CD}{\gamma^2} = C = \pm \sqrt{\gamma^2 - 1}$$

$$(c) \quad \text{behilft } dt = 0 \quad (\text{eine Ergebnisse am Ursprung von } \Sigma)$$

$$\Rightarrow \text{es gilt dann } dt' = -\alpha dt' \quad (\text{da soll } \Sigma \text{ mit } -\alpha \text{ läng. } \Sigma' \text{ lang})$$

$$dt = 0 : \quad \begin{cases} c dt' = A c dt \\ dt' = C c dt \end{cases} \Rightarrow \frac{c}{A} = \frac{dt'}{dt} = -\frac{\alpha}{C} = -\beta < 0$$

$$\Rightarrow \text{wegen (b) } dt \quad (A = \gamma \geq 1) \quad \text{dann } C = -\sqrt{\gamma^2 - 1} < 0$$

$$\Rightarrow \text{wegen } C = -\beta A = -\beta \gamma \quad \text{folgt } (C^2 = C^2)$$

$$\beta^2 \gamma^2 = \gamma^2 - 1 \Leftrightarrow 1 = \gamma^2 (1 - \beta^2) \Rightarrow \beta^2 = +\frac{1}{1 - \beta^2}$$

$$\Rightarrow \text{insgesamt also } \quad \left( \beta = \frac{\alpha}{C} \right)$$

$$A = \gamma = \frac{1}{\sqrt{1 - \beta^2}}$$

$$C = -\beta \gamma \quad \Leftrightarrow \quad M = \begin{pmatrix} \gamma & -\beta \gamma & 0 & 0 \\ -\beta \gamma & \gamma & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$$

$$D = C = -\beta \gamma$$

$$D = \gamma$$

$$\text{Bem.:} \quad \bullet \quad \text{Drehmatrix } R = \begin{pmatrix} \cos \alpha & \sin \alpha \\ -\sin \alpha & \cos \alpha \end{pmatrix} \Rightarrow \det R = \cos^2 \alpha + \sin^2 \alpha = 1$$

$$\bullet \quad \text{Boostmatrix } B = \begin{pmatrix} \gamma & -\beta \gamma \\ -\beta \gamma & \gamma \end{pmatrix} \Rightarrow \det B = \gamma^2 - \beta^2 \gamma^2 = \frac{1 - \beta^2}{1 + \beta^2} = 1$$

$\rightarrow$  physikalische Konsequenzen:

• Zeitdilatation

eine Uhr ruhe am  $\Sigma'$ -Ursprung,

also  $dt' = 0$ ; wie sieht die Beziehung zwischen  $dt$ ,  $dt'$ ?

$$\left( \frac{cdt'}{dt} \right) = \begin{pmatrix} \gamma & -\beta \gamma \\ -\beta \gamma & \gamma \end{pmatrix} \left( \frac{cdt}{dt} \right) \quad ; \quad \text{es ist } \begin{pmatrix} \gamma & \beta \gamma \\ -\beta \gamma & \gamma \end{pmatrix}^{-1} = \begin{pmatrix} \gamma & \beta \gamma \\ -\beta \gamma & \gamma \end{pmatrix} \quad (\text{Reziproko})$$

$$\Leftrightarrow \left( \frac{cdt}{dt} \right) = \begin{pmatrix} \gamma & \beta \gamma \\ -\beta \gamma & \gamma \end{pmatrix} \left( \frac{cdt'}{dt} \right)$$

$$\Rightarrow (1.2.) \quad cd t = \gamma c dt' + \beta \gamma dt' \stackrel{!}{=} 0 \quad \Leftrightarrow \quad dt = \gamma dt' \stackrel{!}{\geq} dt'$$

$$\Rightarrow \text{d.h. die Länge aller Zeiten von } \Sigma \text{ aus gesehen } \underline{\text{verkürzt}}!$$

• Längenkontraktion

ein Stab ruhe in  $\Sigma'$ , mit Relativgesch.  $L' = dt'$ .

ene Messung der Stablänge liegt  $\Sigma$ , mit  $dt = 0$  gilt:

$$dt' = \gamma dt \quad \Leftrightarrow \quad dt = \frac{dt'}{\gamma} = \frac{dt'}{\sqrt{1 - \beta^2}} \leq L'$$

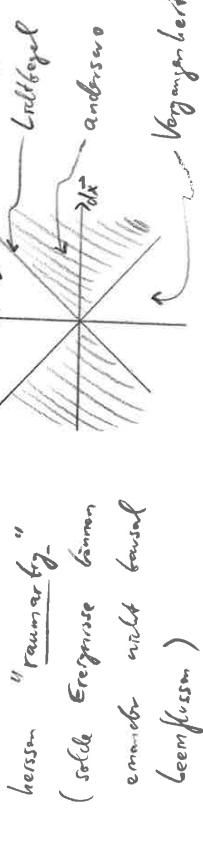
$$\Rightarrow \text{d.h. die bewegte Stab schenkt lgl. } \Sigma \underline{\text{verkürzt}}!$$

Bem.: • Abstand mit  $ds^2 = 0$  lassen "Lücke"

• Abstand mit  $ds^2 = c^2 dt^2 - \frac{1}{1 - \beta^2} dx^2 > 0$  haben "Beifüllung"

(wegen  $|dx| < c dt$  kann man die Ergebnisse nicht Geschr.  $\frac{|dx|}{dt} < c$  verhindern)

• Abstand mit  $ds^2 < 0$  lassen "Raumverfl." (solche Ergebnisse können entweder nicht berechnet werden)



## 5.2 Vierervektoren

→ bauen eine elegante Notation für Spez Rel.

$$\bullet \text{def } dx = \begin{pmatrix} dx^0 \\ dx^1 \\ dx^2 \\ dx^3 \end{pmatrix} \text{ mit } dx^0 \equiv c dt$$

$dx$  ist ein 4-Vektor, mit Komponenten  $dx^\mu$ ,  $\mu \in \{0, 1, 2, 3\}$

Vereinbarung: griechische Indizes laufen von 0..3  
latinierte Indizes laufen von 1..3

$$\bullet \text{Schreibe Lorentz-Triple als } dx' = \alpha dx, \text{ mit } \alpha = \begin{pmatrix} \gamma^0 & \gamma^1 & \gamma^2 & \gamma^3 \\ \gamma^1 & \gamma^0 & 0 & 0 \\ \gamma^2 & 0 & \gamma^0 & 0 \\ \gamma^3 & 0 & 0 & \gamma^0 \end{pmatrix}$$

Komponentenschreibweise

$dx'^\mu = \alpha^\mu_\nu dx^\nu$  (Summenkonvention; setzt für höhers, die ehemal unter und ehemal oben vertauschen)

• allg.:  $A = \begin{pmatrix} A^0 \\ A^1 \\ A^2 \\ A^3 \end{pmatrix}$  ist ein 4-Vektor, falls sind die Komponenten von  $A^\mu$  wie  $A'^\mu = \alpha^\mu_\nu A^\nu$  transformieren.

→ Frage: kann man 4-Skalare konstruieren, d.h. Größen, die unter  $\alpha$  invariant sind?  
(Erinnerung: für Skalar:  $\vec{x}^2 = \vec{x} \cdot \vec{x}$  Skalar; steht soll aber  $ds^2 = (dx^0)^2 - dx^1 dx^1$  invariant stehen)

$$\bullet \text{def } A_0 \equiv A^0, \quad A_i \equiv -A^i \quad (\text{für } i=1,2,3) \quad \text{Viererskalarprodukt}$$

$$A^2 \equiv A^\mu A_\mu = (A^0)^2 - \vec{A} \cdot \vec{A}$$

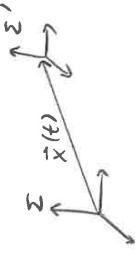
d.h.  $ds^2$  ist ein 4-Skalar

i.A. und 4-Skalarprodukte  $A^2$  4-Skalare.

Bsp.: das 4-Skalarprodukt ist nicht positiv definit!

## 5.3 Viererpotentiale

### 5.3.1 Einheitspotential



• betrachte zwei Ereignisse; auf Teilchen-fester Linie z.B.  $\Theta_{eq}, Q=6$

in  $\Sigma$ : Geschw. zwischen a,b sei konstant

Zeitintervall: dt

Abstand:  $c dt = \vec{x}(t) dt = \vec{v}(t) dt$

• in  $\Sigma'$ : Zeitintervall: dt' ,  $v = "Eigengesch."$

Abstand:  $c dt' = 0$

$ds^2$  ist invariant  $\Rightarrow ds^2 = c^2 dt^2 = c^2 dt'^2 - dx^2 = c^2 dt^2 - dx^2 = c^2 dt^2 - \vec{v}^2 dt^2$

$$\Leftrightarrow dt = dt' \sqrt{1 - \frac{\vec{v}^2(t)}{c^2}}$$

$$\Rightarrow \text{Eigenzzeitintervall } dt \equiv \sqrt{\frac{ds^2}{c^2}} \text{ ist 4-Skalar}$$

• def. Vierergeschwindigkeit

$$u^\mu \equiv \frac{dx^\mu}{dt} = \frac{dx^\mu}{dt} \frac{dt}{dt} = \frac{1}{\sqrt{1 - \frac{\vec{v}^2(t)}{c^2}}} \begin{pmatrix} c \\ v^1 \\ v^2 \\ v^3 \end{pmatrix}$$

$u^\mu$  ist 4-Vektor, weil  $dx^\mu$  4-Vektor und  $dt$  4-Skalar ist.

$$ds^2 = c u^\mu u_\mu = \frac{1}{1 - \frac{\vec{v}^2(t)}{c^2}} (c^2 - \vec{v}^2) = c^2 \text{ ist 4-Skalar}$$

### 5.3.2

$$\bullet \text{def. } (A+B)^2 = (A^\mu B^\nu)(A_\mu B_\nu) = A^2 + B^2 + A^\mu B_\mu + B^\mu A_\mu$$

$$\bullet \text{def. } (A+B)^2 = \begin{cases} A^2 + B^2 + A^\mu B_\mu + B^\mu A_\mu \\ A^2 + B^2 + A^\mu B_\mu - B^\mu A_\mu \end{cases}$$

invariant

$$\Rightarrow A \cdot B (= A^\mu B_\mu = A_\mu B^\mu) \text{ ist invariant A 4-Vektor A'}$$

$$\bullet \text{def. } A^\mu \text{ heißt kontinuierlicher 4-Vektor}$$

Verhalten unter Lorentz-Tran (vgl. S.67):  $A'^\mu = A^\mu \gamma^\nu A^\nu$

→ wie werden kovariante 4-Vektoren transformiert?

$$\text{Sei } A'_\mu = A_\alpha \eta^\alpha_\mu$$

$$\text{dann ist } A' \cdot B' = A'_\mu B'^\mu = A_\alpha \eta^\alpha_\mu A^\nu_\beta \eta^\beta_\nu$$

(kohärente)  $\rightarrow A' \cdot B' = A_\alpha B^\alpha$  &  $A_\alpha \eta^\alpha_\mu A^\nu_\beta \eta^\beta_\nu$

$$\Rightarrow \eta^\alpha_\mu A^\nu_\beta = \delta^\nu_\beta = \begin{cases} 1 & \text{für } \alpha = \nu \\ 0 & \text{für } \alpha \neq \nu \end{cases} \quad (\text{Kronecker-Delta})$$

Komponentenschreibweise  
Partikelschreibweise

$$\eta^\alpha_\mu \eta^\nu_\nu = \eta^\alpha_\mu = \eta^\nu_\nu$$

$$\Rightarrow \text{kohärente Vektortransformation ist als } A'_\mu = A_\nu (\eta^\nu_\mu)$$

→ Voraussetzung: Vektor tensor

- wenn  $T^{\mu\nu}$  wir  $A^\mu_\nu$  transformiert, nennt man  $T$  einen kontinuierlichen Tensor zweiter Stufe (vgl. S. 67)

- kohärente Tensoren sind kovariante Vektoren & damit invariant:

$$T_{ij} = -T_{ji} = -T_i^j = +T_{ij}$$

$$T_{0i} = T_0^i = -T_i^0 = -T_{0i}$$

(kohärente) Tensoren transformieren dann wie  $A_\mu B^\nu$

- Symmetrisches Tensoren ( $T^{\mu\nu} = \pm T^{\nu\mu}$ ) ist invariant:

$$T^{\mu\nu} = A_\mu A^\nu = \pm A_\mu A^\nu = T^{\mu\nu}$$

- Kontraktions  $T^{\mu\nu}$  gibt einen 4-Skalar

- Kronecker-Delta ist ein invariantes Tensor, denn:

$$\delta^{\mu\nu}_\nu = A^\mu_\alpha (A^{-1})^\beta_\nu \delta^\alpha_\beta = A^\mu_\alpha A^\nu_\beta = (A^{-1})^\mu_\nu = \delta^\mu_\nu$$

→ metrischer Tensor

$$\text{def. } \eta_{\mu\nu} = \eta^{\mu\nu} = \eta_{\mu\nu} = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & -1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & -1 \end{pmatrix}$$

- es gilt  $\eta_{\mu\nu} = \eta^{\mu\nu}$
- es gilt  $A_\mu A^\nu = A_\mu \eta^{\mu\nu} A^\nu = A_\mu A^\nu$
- betrachte L.-Transf. eines kovar. Vektors (vgl. S. 69)

$$A'_\mu \equiv A_\alpha (\eta^{-1})^\alpha_\mu$$

$$\text{Teilt aus: } \eta_{\mu\nu} A'^\nu = \eta_{\mu\nu} A^\nu \eta^{\nu\beta} = \eta_{\mu\nu} \eta^{\nu\beta} \eta^{\beta\alpha} A_\alpha$$

$$\Leftrightarrow (\eta^{-1})^\mu = \eta_{\mu\nu} \eta^{\nu\beta} \eta^{\beta\alpha} A_\alpha$$

Komponentenschreibweise

$$\boxed{\eta^{-1} = \eta \mathcal{L}^T \eta}$$

((könnten dies auch als  
Def. von  $\mathcal{L}$  nehmen))

- vgl. mit Drehmatrix:  $RTR = \mathbb{1} \Rightarrow R^{-1} = R^T$
- d.h.  $\mathcal{L} = \begin{pmatrix} 1 & \vec{0} \\ \vec{0} & R \end{pmatrix}$  ist Lorentz-Transf., denn:  
 $\eta \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & \mathcal{L} \end{pmatrix}^T \eta = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & R^T \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & R \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & R^T \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & R^{-1} \end{pmatrix} = \mathcal{L}^{-1}$

### 5.3 Relativistische Mechanik

hier: linearer Einblick in Verformung der klass. Mechanik mit 4-Vektoren etc.

Ziel: Variab., die auch für  $\vec{v}/c \approx c$  gültig ist:

Grundgesetze der Physik müssen in allen Inertialsystemen dieselbe Form haben (Relativitätsprinzip)

⇒ mehr: Theo II

$$\text{z.B. } A'^\mu = B'^\nu \Leftrightarrow 0 = A'^\mu - B'^\nu = \mathcal{L}^\mu_\nu (A^\nu - B^\nu) \Leftrightarrow A^\nu = B^\nu$$

→ Schreibe Grundgesetze als Gleichungen zwischen 4-Vektoren, 4-Skalaren etc.

Ausgangspkt z.B. Hamiltonsches Prinzip (s. §2.2, S.26):

• Variation  $S$  sei extremal → reelle Zahl → sollte 4-Skalar sein

$$\text{nichtrel.: } S = \int_{t_1}^{t_2} dt L \quad \text{mit} \quad L = \frac{m}{2} \vec{v}^2 \quad (\vec{v} = \frac{\vec{r}}{t})$$

Raumzeit homogen ⇒  $S(\vec{x}, \vec{v})$

wissen aus §5.2, dass  $d\vec{r} = \sqrt{1 - \frac{\vec{v}^2}{c^2}} dt$  L-invariant ist

• "Herzschlag" des Teilchens

$$\text{Ansatz} \quad S = -\alpha \int_{t_1}^{t_2} dt L, \quad \alpha \text{ eine (zu best. Konstante)} \\ \text{mit} \quad L = -\alpha \sqrt{1 - \frac{\vec{v}^2}{c^2}} \approx -\alpha \left( 1 - \frac{\vec{v}^2}{2c^2} + O\left(\frac{\vec{v}^4}{c^4}\right) \right)$$

(A) Konstante hat keinen Einfluss auf  $E_L$ -ob. (vgl. 5.26)

(B) muss nichtrel. Limes ergeben! ⇒  $\gamma = mc^2$

$$\Rightarrow L = -mc^2 \sqrt{1 - \frac{\vec{v}^2}{c^2}} \quad (\equiv -mc^2 \vec{v})$$

- betrachte harmonisch konjugierten Impuls (s. §2.4, S.32)

$$p^i = \partial_{x^i} L = -mc^2 \partial_{x^i} \sqrt{1 - \frac{\vec{v}^2}{c^2}} \approx -mc^2 \frac{1}{2} \frac{\vec{v}^2}{c^2} = -mc^2 \frac{1}{2} \frac{\vec{v}^2}{c^2} (-\vec{v}^2 2 v^i)$$

$$= \frac{mv^i}{\sqrt{1 - \frac{\vec{v}^2}{c^2}}}$$

((check: nichtrel. Limes  $p^i \approx mv^i (1 + O(\frac{v^2}{c^2})) \Leftrightarrow$ )

- behalte Energie (s. §2.4, S.31)

$$E = \int_i p^i \dot{x}^i - L = \frac{mv^2}{\sqrt{1 - \frac{\vec{v}^2}{c^2}}} + mc^2 \vec{v}^2 = \frac{mc^2}{\sqrt{1 - \frac{\vec{v}^2}{c^2}}} + mc^2 \vec{v}^2 = \frac{mc^2}{\sqrt{1 - \frac{\vec{v}^2}{c^2}}} (v^2 + c^2 - v^2)$$

$$= \frac{mc^2}{\sqrt{1 - \frac{\vec{v}^2}{c^2}}}$$

((check:  $E \approx mc^2 + \frac{mc^2}{2} v^2 + O(\frac{v^4}{c^2}) = E_{\text{relativ.}} + E_{\text{kin.}} + \dots$ )

- lasteln nun einen 4-Vektor aus  $E, p^i$ :

$$u = \frac{1}{\sqrt{1 - \frac{\vec{v}^2}{c^2}}}$$

war 4-Vektor (vgl. §5.2, S.68)

$$\Rightarrow \text{def. } \rho = \left( \frac{E/c}{\vec{p}} \right) = \frac{mc}{\sqrt{1 - \frac{\vec{v}^2}{c^2}}} \left( \frac{c}{\vec{v}} \right) = m_u$$

(4-Vektor  
4-Skalar (Koordinate))

Einführung von  $\rho$

$$\bullet \rho^2 = \left( \frac{E}{c} \right)^2 - \vec{p}^2 = m^2 c^2 \approx m^2 c^2 \Leftrightarrow E^2 = m^2 c^4 + \vec{p}^2 c^2$$

$$\Leftrightarrow E = \sqrt{m^2 c^4 + \vec{p}^2 c^2} = mc^2 \sqrt{1 + \frac{\vec{p}^2}{m^2 c^2}} \approx mc^2 + \frac{\vec{p}^2}{2m} - \frac{(\vec{p}^2)^2}{8m^3 c^2} + \mathcal{O}(\rho^6)$$

• Geschw.  $\vec{v}$  aus  $\rho$  berechnen?

$$\text{aus P-def. : } \vec{v}_\rho = \frac{\vec{p}_\rho}{\rho} = \frac{\vec{p}_c}{E}$$

sonst  $\vec{p}_\rho E = \sqrt{\vec{v}_\rho^2 + \vec{p}_\rho^2} = \sqrt{\vec{v}_c^2 + \vec{p}_c^2} = \sqrt{\vec{v}_c^2 + \frac{2\rho^2 c^2}{E}} = \frac{\vec{p}_c}{E}$

$$\Rightarrow \vec{v} = \vec{p}_\rho E \quad (\text{und } |\vec{v}| \rightarrow c \text{ wenn } |\vec{p}| \rightarrow \infty)$$

•  $E, \vec{p}$  erhalten  $\Rightarrow \rho$  erhalten

am LHC (Large Hadron Collider, CERN bei Genf)

$$\text{wurden Protonen (Ruhemasse } m = 938 \frac{\text{GeV}}{c^2} = 1,67 \cdot 10^{-27} \text{kg})$$

$k = 10^3$   
 $H = 10^6$   
 $G = 10^{-9}$   
 $T = 10^{12}$

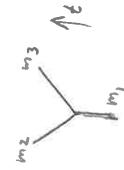
und Energie  $\approx \text{TeV}$  beschleunigt;  $\frac{v}{c} = ?$

$$E = \frac{mc^2}{\sqrt{1 - v^2/c^2}} \Leftrightarrow \frac{v}{c} = \sqrt{1 - (\frac{mc^2}{E})^2} \approx 1 - \frac{1}{2} \left( \frac{mc^2}{E} \right)^2 + \dots$$

$$= 1 - \frac{1}{2} \left( \frac{938 \cdot 10^6}{3 \cdot 10^{12}} \right)^2 = 1 - 8,98 \cdot 10^{-9}$$

$$\approx 0,999999991 \dots$$

Bei em Teilchen zerfällt in 2 andere;  
 $E_2$  im Ruheystem von  $m_1$  (CNS) ?



$$4\text{-Impulse: } p_i = \begin{pmatrix} m_i c \\ \vec{p}_i \end{pmatrix} \quad p_2 = \begin{pmatrix} E_2 c \\ \vec{p}_2 \end{pmatrix} \quad p_3 = \begin{pmatrix} E_3 c \\ \vec{p}_3 \end{pmatrix}$$

(a) über  $E \cdot \vec{p}$ -Erhaltung:

$$\begin{aligned} p_1 + p_3 &\Rightarrow (\nu = 1, 2, 3) \quad \vec{0} = \vec{p}_2 + \vec{p}_3 \quad \Rightarrow \quad \vec{p}_3 := -\vec{p}_2 \\ &\Rightarrow (\nu = 0) \quad m_1 c = \sqrt{m_2^2 c^2 + \vec{p}_2^2} + \sqrt{m_3^2 c^2 + \vec{p}_3^2} \end{aligned}$$

$\rightarrow$  nach  $\vec{p}_2^2$  auflösen ... dann in  $E_2$  einsetzen ...

$$\begin{aligned} (b) \text{ direkter Weg: } E_2 &= \frac{1}{m_1} m_1 c \frac{E_2}{c} = \frac{1}{m_1} p_1 \cdot p_2 \\ &= \frac{1}{2m_1} (p_1^2 + p_2^2 - (p_1 \cdot p_2)^2) = \frac{1}{2m_1} (m_1^2 + m_2^2 + m_3^2) \end{aligned}$$

wir sind "um phasig".

### 6. Grundbegriffe der Elektrodynamik (ED)

$$\boxed{\begin{array}{l} \text{Postulate} \\ \text{aus 1863} \end{array} \left| \begin{array}{l} \text{div } \vec{E} = 4\pi g \text{ (1)} \\ \text{div } \vec{B} = 0 \text{ (3)} \end{array} \right. \begin{array}{l} \text{rot } \vec{E} + \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} = \vec{0} \text{ (2)} \\ \text{rot } \vec{B} - \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} = 4\pi \vec{J} \text{ (4)} \end{array} \right\} ?}$$

$$\Leftrightarrow \frac{v}{c} \approx 1 - 2,75 \cdot 10^{-8} \approx 0,99999997 \dots$$

"first principles" der emm Welt;  
 $\hookrightarrow$  (elektromagnetisch - mechanisch)

$c = \text{Konstante} = \text{"Lichtgeschwindigkeit"} = 299792458 \frac{\text{m}}{\text{s}}$  (exakt;  $\approx 170 \text{nm}$ )

### 6.1 Ladungen (elektrische): $\vec{q}_1, \vec{q}_2, \vec{q}_3$

- Teilchen ( $T_1$ ) zu Polen T. sich auf weite; 2 T. benetzen einander,
- Wiedersinnung: Grav. schwach am starke Kraft  $\sim k_F$  kurzwechs.  $k_F$  kontrahierbar

$\Rightarrow$  Ladung  $\vec{q}$ : rel. Starke  $10^{-43}$

$\Rightarrow$  man kann einen Vierjahrzyklus.

- in Neutralität: T. idealisiert als Passpuncte, Nasen im T. zusammenhaben
- selbst Ladungen  $\vec{q}_1$  reine Eigenschaft: elektrischen Ladung  $q$
- Ladungen erzeugen el. + magnet. Felder  $\vec{E}, \vec{B}$  (via Max 1-4)
- Felder unter Kräfte auf Ladungen aus (via  $\vec{F}_L$ )

$\Rightarrow$  ED beschreibt gekoppeltes Syst. aus MP + Feldern

$$\text{def } \vec{s}(\vec{r}, t) = \lim_{\Delta V \rightarrow 0} \frac{\text{Ladung} (\text{in } \Delta V \text{ bei } \vec{r} \text{ zu } t)}{\Delta V}$$

$\mathcal{Q}$  oft: (atomare Länge) $^3 \ll \Delta V \ll$  (Ladungsblöcke)

$$\text{z.B. Parallelplatten: } \vec{s}(\vec{r}) = \sum_a q_a \delta^{(3)}(\vec{r} - \vec{r}_a)$$

$\Rightarrow$  Gesamtladung in Volumen  $V$ :  $Q = \int_V d^3 r \vec{s}(r)$

$$\text{def } \vec{f}(\vec{r}, t) = \lim_{\substack{\Delta t \rightarrow 0 \\ \Delta t \rightarrow 0}} \frac{\text{Ladung} (\text{in } \Delta t \text{ durch } \Delta r \text{ bei } \vec{r} \text{ zu } t)}{\Delta t \cdot \Delta r} \vec{e}_{\parallel \vec{v}}$$

falls  $\vec{s}$  die Dichte der Ladungen ist,

die soll  $(\vec{v} \neq 0)$  mit  $\vec{v}$  bewegen, dann

$$\pm \lim_{\substack{\Delta t \rightarrow 0 \\ \Delta t \cdot v \cdot \Delta r}} \frac{\text{Ladung} (\dots)}{\Delta t \cdot v \cdot \Delta r} \vec{v} = \vec{s}(\vec{r}, t) \cdot \vec{v}(\vec{r}, t)$$

Vol., das in  $\Delta t$  durch  $\Delta r$  geht

Bem. falls die Ladungen sich null  $\rightarrow$  durch AF bewegen,

$$\text{ist der Strom durch die } \perp \text{ Komponente gegeben: } \vec{j} = \frac{d\vec{q}}{dt} = A \vec{f} = A \vec{v}$$

- d. Ladung ist erhalten (nicht zur T.-Zahl)
- $\Rightarrow$  Ladung in einem Volumen  $V$  kann sich nur durch  $A(\vec{r}, t)$  ändern und die Oberfläche  $\partial V$  ändern.

Gesamtstrom durch Fläche  $\Sigma$ :  $\mathcal{I}_x(t) = \int_{\Sigma} d\vec{f} \cdot \vec{j}(\vec{r}, t)$

Ladung innerhalb einer geschlossenen Fläche wird entsprechend abnehmen:

$$\frac{dQ}{dt} = -\mathcal{I} \Leftrightarrow \int_{\Sigma} d\vec{f} \cdot \vec{j}(\vec{r}, t) = -\int_V d^3 r g(\vec{r}, t) = -\int_V d^3 r \vec{f}(\vec{r}, t) \quad (\text{Satz v. Gauss})$$

$$\Leftrightarrow \int_V d^3 r (\partial_t g + \vec{\nabla} \cdot \vec{j}) = 0$$

dies gilt für Volumenelemente  $V$ , räisches einfacher. Wenn

$$\Rightarrow \partial_t g(\vec{r}, t) + \vec{\nabla} \cdot \vec{j}(\vec{r}, t) = 0$$

$$\begin{matrix} \text{Stromfeld} \\ \text{Vektorfeld} \end{matrix}$$

$$\text{Bsp} \quad (\text{dg. Q auf Neutralteil., Reaktion R})$$

$$g(\vec{r}) = \alpha \delta(r-R), \quad Q = \int d^3 r g = 4\pi \int_{r=R}^{\infty} dr r^2 \times s(r-R) = 4\pi \alpha R^2$$

$$\Rightarrow \vec{r} = \frac{Q}{4\pi R^2}$$

$$\text{Bsp} \quad (\text{Strom I durch so dünnes Draht auf z-Achse})$$

$$\vec{f}(\vec{r}) = \alpha \delta(x) \delta(y) \vec{e}_z, \quad I = \int d\vec{f} \cdot \vec{j} = \int d\vec{f} \delta(x) \delta(y) \vec{e}_z = \alpha$$

Punktladung  $\neq$   $\vec{e}_i(\vec{r}_0(t))$

$$g = \frac{1}{4\pi} \delta(\vec{r} - \vec{r}_0(t)), \quad \vec{j} = \vec{v} \cdot \vec{e}_i(\vec{r}_0(t))$$

$\Rightarrow$  s. auch A35

## 6.2 Maxwell-Gleichungen

77

### anschaulich verhält sich die Max

- die auf S. 74 angegeben Maxwell-Gl. (1)-(4)

benutzen ein spezielles Erhebungssystem:

Gaußsches Law.  $\vec{E}_{\text{G}}$  ( $c_0, \delta, s$ ) Napolyon;

$\Rightarrow$  dabei werden keine neuen Einheiten für die  $\epsilon_0$  eingeführt,  
sondern nur def. "Ladung" durch die mechanischen Einheiten ( $c_0, \delta, s$ ):

$$(\text{Lorentz}): \quad [\vec{E}] = \frac{[\vec{q}]}{[tx]} = \frac{[\vec{q}]}{[tx]^2} \Rightarrow [\vec{E}] = \frac{[\vec{q}^2]}{[tx]^2}$$

$$(\text{Lorentz}): \quad [\vec{F}] = [m \frac{\vec{x}}{t^2}] = [q] [\vec{E}] = \frac{[q]^2}{[tx]^2} \Rightarrow [\vec{F}] = [m \frac{\vec{x}^3}{t^2}]$$

$$\Rightarrow [\vec{E}^2] = \left[ \frac{m}{q t^2} \right]$$

• es gibt andere (als das Gaußsche) Differenzialsysteme:

$$\text{allg. } \vec{E} = \sqrt{\epsilon_0 c_0} \vec{E}^*, \quad \vec{B} = \sqrt{\frac{4\pi}{\mu_0}} \vec{B}^*, \quad (q, s, \vec{J}) = \frac{1}{4\pi \epsilon_0} (q^*, s^*, \vec{J}^*)$$

Gauß-Lambres Napolyon

dann	$\text{div } \vec{E}^* = \frac{4\pi}{4\epsilon_0} s^*$	,	$\text{rot } \vec{E}^* + \frac{\partial \vec{B}^*}{\partial (x_0/c_0)} = 0$
$\text{div } \vec{B}^* = 0$	,	$\text{rot } \vec{B}^* - \frac{\partial \vec{E}^*}{\partial (x_0/c_0)} = \frac{4\pi}{\mu_0} \frac{1}{c_0} \vec{J}^*$	
$\vec{F}_{\text{Lorentz}} = q^* \left( \vec{E}^* + \frac{\vec{v}}{c_0} \times \vec{B}^* \right)$			

• einige Napolyonen: [vgl. und Jackson, Anhang !!.]

$$\begin{pmatrix} \text{"eine" ED} \\ \text{bekahlte im Folgenden (bis auf Vorausf.)} \end{pmatrix} \quad \begin{pmatrix} \vec{E}(r,t), \vec{B}(r,t) \text{ als bekannt und} \\ \text{Max 1-4 als Gl. für } \vec{E}, \vec{B} \end{pmatrix}$$

((Newton außen vor: keine Rückwirkung Felder  $\rightarrow$  Ladungen))

$$\sum I$$

$$\begin{cases} N = \text{Winden} = \frac{\vec{I}}{m} = \frac{4\pi}{m} = \frac{4\pi m}{\mu_0 c^2} \\ \omega = \omega_{\text{eff}} = \omega A = \text{Voll. Ampere} \\ C = \text{Capacit. } A_S \end{cases}$$

- (Max 1)  $\text{div } \vec{E} = 4\pi s : \text{ wo Ladung, da } \vec{E}\text{-Quellen}$

$$\begin{array}{c} \text{Gaußsches Law. } \vec{E}_{\text{G}} (\text{c}_0, \delta, s) \text{ Napolyon;} \\ \Rightarrow \text{ dabei werden keine neuen Einheiten für die } \epsilon_0 \text{ eingeführt,} \\ \text{sondern nur def. "Ladung" durch die mechanischen Einheiten } (\text{c}_0, \delta, s): \end{array}$$

$$\begin{array}{l} (\text{Max 1}): \quad [\vec{E}] = \frac{[\vec{q}]}{[tx]^3} \Rightarrow [\vec{E}] = \frac{[\vec{q}^2]}{[tx]^3} : \quad \text{wo } \vec{q}\text{-Abnahme, da Unbedeutlichkeit} \\ (\text{Lorentz}): \quad [\vec{F}] = [m \frac{\vec{x}}{t^2}] = [q] [\vec{E}] = \frac{[q]^2}{[tx]^2} \Rightarrow [\vec{F}] = [m \frac{\vec{x}^3}{t^2}] \\ \Rightarrow [\vec{E}^2] = \left[ \frac{m}{q t^2} \right] : \quad \text{wo } \vec{q}\text{-Abnahme, da Unbedeutlichkeit} \end{array}$$

$$\begin{array}{l} (\text{Max 2}) \quad \text{rot } \vec{E} = - \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} : \quad \text{no } \vec{B}\text{-Abnahme, da Unbedeutlichkeit} \\ \text{lang. Spule,} \\ \frac{\partial}{\partial t} < 0, \quad -\frac{\partial}{\partial t} \text{ nach oben} \\ \text{da außen } \vec{B}, \delta = 0 \\ \text{ muss } \vec{E} \text{ langsam abnehmen,} \\ \text{sonst große Rotation am Rand} \end{array}$$

$$\begin{array}{l} (\text{Max 3}) \quad \text{div } \vec{B} = 0 : \quad \text{genie } \vec{B}\text{-Quellen;} \\ \vec{B}\text{-Feldlinien geschlossen!} \end{array}$$

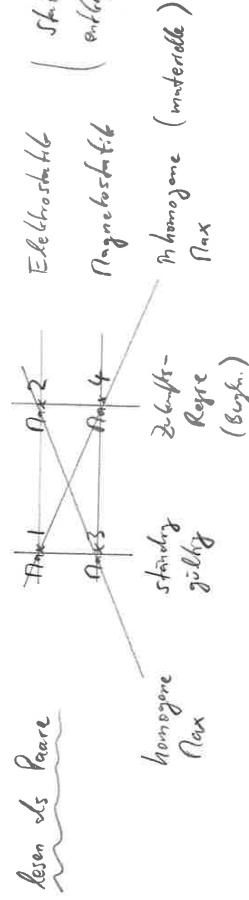
$$\begin{array}{l} (\text{Max 4}) \quad \text{rot } \vec{B} = \frac{4\pi}{c} \vec{J} + \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} : \quad \text{wo } \vec{J}\text{- und } \vec{E}\text{-Zunahme,} \\ \text{da } \vec{B}\text{-Unbed.} \\ \text{Draht,} \\ \vec{J} \text{ nach oben} \\ \text{bei Aufladung} \end{array}$$

"eine" ED

bekahlte im Folgenden (bis auf Vorausf.)

$\vec{E}(r,t), \vec{B}(r,t)$  als bekannt und

Max 1-4 als Gl. für  $\vec{E}, \vec{B}$



## erste Folgerungen aus $\text{Pl}_\infty$

- $\text{Pl}_\infty \Rightarrow$  Kontinuitätsgr.

wenn (wie versprochen, s. S. 74) Theorie vollständig -

dann muss die Kontinuitätsgr. der ehem. Welle auf Pl<sub>∞</sub> folgen:

$$\text{div}(\text{Pl}_\infty 4) : \text{div} \text{rot} \vec{\mathcal{E}} = \frac{4\pi}{\epsilon} (\text{div} \vec{f} + \frac{1}{4\pi} \text{div} \vec{\mathcal{E}})$$

$$= \vec{\mathcal{E}} \cdot (\vec{\nabla}_{x,\dots}) = 0 \quad (\text{Pl}_\infty 1) \quad \cancel{\text{div} \vec{\mathcal{E}}} \quad \cancel{\text{rot} \vec{\mathcal{E}}}$$

- Welt-Infangsbedingungen?

$$\text{Pl}_\infty 1-4 : \text{S. Gl. f. 6 Unbekannte } (\vec{\mathcal{E}}, \vec{\mathcal{B}}) \quad ? \quad \text{G}$$

Pl<sub>∞</sub> 1, 3 herleitbar aus Pl<sub>∞</sub> 2, 4 ?

$$\text{div}(\text{Pl}_\infty 2) : 0 = \text{div} \text{rot} \vec{\mathcal{E}} = -\frac{1}{\epsilon} \partial_t \text{div} \vec{\mathcal{E}}$$

$$\Rightarrow \text{div} \vec{\mathcal{B}} = \text{const}_\epsilon = \text{div} \vec{\mathcal{B}} / b_0 \text{ konst}$$

und bei Ladungserhaltunghypothese ( $\vec{g} + \text{div} \vec{f} = 0$ )

$$\text{div}(\text{Pl}_\infty 4) : 0 = \text{div} \text{rot} \vec{\mathcal{B}} = \frac{1}{\epsilon} \left( 4\pi \text{div} \vec{f} + \text{div} \vec{\mathcal{E}} \right)$$

$$= \frac{1}{\epsilon} \partial_t \left( \text{div} \vec{\mathcal{E}} - \frac{4\pi g}{\epsilon} \right)$$

$$\Rightarrow \vec{f} = \text{const}_\epsilon = (\text{div} \vec{\mathcal{E}} - \frac{4\pi g}{\epsilon}) / b_0 \text{ konst}$$

- Endlichkeit von  $\vec{\mathcal{E}}, \vec{\mathcal{B}}$  aus Pl<sub>∞</sub> 1-4 ?

Betr.: Ja, wenn keine Umladung bzgl.  $r = \infty$  ( $\vec{\mathcal{E}} \text{ oder } \vec{\mathcal{B}}$ )

- Elektro/Magnets statisch:  $\text{div} \vec{A} = \text{geschen}, \text{rot} \vec{A} = \underline{\text{gegeben}}$

$\Rightarrow$  hat nur eine  $\propto$  verhindert  $\Leftrightarrow \vec{A}$  (Theorem der Vektoranalysis)

$\Rightarrow$  Anfang erlaubt beim Lösen von Pl<sub>∞</sub> 1-4 !

$$-\text{Dynamik} \quad (\text{G: em Wellen enthalten}), \text{ s. später}$$

$$\star \vec{A}(\vec{r}) = \int \frac{d^3 \vec{r}'}{4\pi / r^2 - r'^2} \left( \text{rot} \vec{\mathcal{E}}(\vec{r}') - \text{grad} \vec{\mathcal{E}}(\vec{r}') \right) + \vec{\mathcal{C}}, \quad \Delta \vec{C} = \vec{0} \Rightarrow \vec{C} = \vec{0}$$

- $\text{Pl}_\infty \Rightarrow$  Coulomb 6 (wie man Pl<sub>∞</sub> per Ansatz löst)

$$Q \text{ auf Nebelligol (R)} : S = \frac{Q}{4\pi R^2} \delta(r-R), \quad \vec{g} = 0 \quad (\text{s. S. 76})$$

"Perron Pl<sub>∞</sub> 1-4 abarbeiten!" :

Stabil:  $\Rightarrow (\text{Pl}_\infty 3, 4)$  abgelegt von (Pl<sub>∞</sub> 1, 2)  $\Rightarrow \vec{\mathcal{B}} = \vec{0}$

Ansatze  $\vec{\mathcal{E}} = \vec{f}(r) \Rightarrow (\text{Pl}_\infty 2)$ ? (mehr!)  $\vec{0} = \vec{0}$   $\Leftrightarrow$

Pl<sub>∞</sub> (Pl<sub>∞</sub> 1) einsetzen:  $\vec{\nabla} \cdot \begin{pmatrix} \vec{x} f \\ \vec{y} f \\ \vec{z} f \end{pmatrix} = 3f + rf' \neq \frac{Q}{R^2} \delta(r-R)$

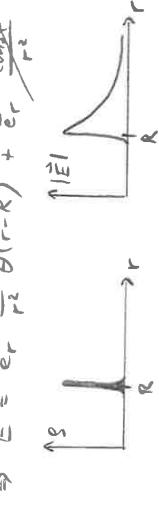
$\Leftrightarrow \partial_x r = \frac{x}{r}$ )

Pl<sub>∞</sub> 1:  $f(r) = r^\lambda g(r) \Rightarrow 3r^\lambda g + \lambda r^{\lambda-1} g' + r^{\lambda+1} g'' = \frac{Q}{R^2} \delta(r-R)$

wählt  $\lambda = -3$ :  $\vec{g}' = Q \delta(r-R)$

$\Leftrightarrow \vec{g} = Q \theta(r-R) + \text{const}$

$\Rightarrow \vec{\mathcal{E}} = \vec{e}_r \frac{Q}{r^2} \theta(r-R) + \vec{e}_r \frac{\text{const}}{r^2} = 0$ , da am Umgang keine Punktlad. ist



$\Leftrightarrow$  es liegt die "Coulomb-Kraft"  $\vec{F} = q(\vec{E} + \frac{\vec{v} \times \vec{B}}{\epsilon_0}) = \vec{e}_r \frac{qQ}{r^2} \theta(r)$  vor

(auf Probldg.  $\neq$ )

$\Rightarrow$  kann man  $\vec{E} \equiv -\vec{\nabla} \phi(r) = -\vec{e}_r \phi'(r)$  schreiben?

$\parallel$  dann  $\vec{F} = -\vec{\nabla} V(r)$ , mit Potenzial  $V(r) = q\phi(r) \parallel$

$\Rightarrow$  geht, mit

$$\phi(r) = \begin{cases} \frac{Q}{r} & \text{außen} \\ \frac{Q}{R} & \text{innen} \end{cases}$$

Coulomb-Potential (wegen Stetigkeit bei  $r=R$ , damit grad Gen S produziert ( $\vec{E}$  hat keinen!))



### 6.3 Potentiale, Eichfertigkeit

→ unsere Beobachtung in letzten Bsp ist allgemein:

$$(Vgl. §1.2, S. 7) \quad \vec{F} = -\vec{\nabla} V \quad \Leftrightarrow \quad \vec{\nabla}_x \cdot \vec{F} = \vec{0}$$

(( auf S.80 hatten wir  $(\text{Max 2}) \quad \vec{\nabla}_x \cdot \vec{E} + \frac{\partial \phi}{\partial x} = \vec{0}$  gesehen! ))

⇒ in Elektrostatik existiert wegen  $\vec{\nabla}_x \cdot \vec{E} = \vec{0}$  stellt ein "elektrostatisches Potential" oder "Skalarpotential"  $\phi$ , mit  $\vec{E} = -\vec{\nabla} \phi$ . (( für einfache Zusammenhangs-Gebiete ))

$$(\text{analog zu S.8:}) \quad \phi(\vec{r}) = \phi(\vec{r}_0) - \int_{\vec{r}_0}^{\vec{r}} d\vec{r}' \cdot \vec{E}(\vec{r}')$$

Integral ist anhand des von Integrationsweg!

• benötige Lösung in (Max 1):

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{E} = 4\pi \rho \quad \Rightarrow \quad \vec{\nabla}^2 \phi = -4\pi \rho \quad \text{Poisson-GG}$$

(maximal  $\vec{\nabla}^2 \equiv \Delta$  "Laplace-Op.")

$$\text{im Vakuum } (\rho=0): \quad \vec{\nabla}^2 \phi = 0 \quad \text{Laplace-GG}$$

• für die Notalllösung von S.80:

$$\Delta \phi = -4\pi Q \frac{1}{4\pi R^2} \delta(r-R)$$

ist wegen  $\int d^3 r \frac{1}{4\pi R^2} \delta(r-R) = 1$

$$\lim_{R \rightarrow 0} \int d^3 r \frac{1}{4\pi R^2} \delta(r-R) = \int d^3 r' \delta(r')$$

$$\Rightarrow \Delta \left( -\frac{1}{4\pi r} \right) = \delta^{(3)}(r) \quad \left( \left( -\frac{1}{4\pi r} \text{ ist Green'sche Fkt von } \Delta \right) \text{ (später)} \right)$$

•  $\phi$ -Differenzierung wenn man auf "Spannungsfeld"

$$[\phi] = [x] [\vec{E}] \quad ; \quad (\text{in S.I.: } [\phi] = m \cdot \frac{V}{C} = V = \text{Volt})$$

### Bsp (Kondensator)

1. Platte:  $\mathcal{S} = \frac{Q}{F} f(x)$  & hängen

$$\text{maxim. } (R_{\text{Max}}) \quad \vec{D} \cdot \vec{E} = \frac{4\pi Q}{F} f(x) \quad \text{Spannung}$$

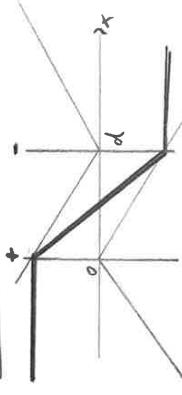
$$\text{Ansatz: } \vec{E} = \vec{e}_x f(x) \quad \Rightarrow \quad f'(x) = \frac{(4\pi Q)}{F} f(x)$$

$$\Rightarrow f = \frac{4\pi Q}{F} \theta(x) + \text{const} \quad ; \quad \text{Symmetrie} \quad \alpha \quad C = -\frac{2\pi Q}{F}$$

$$\Rightarrow \vec{E} = \frac{2\pi Q}{F} \text{sgn}(x) \vec{e}_x \quad ; \quad \stackrel{!}{=} -\partial_x \phi(x) \vec{e}_x$$

$$\Rightarrow \phi(x) = -\frac{2\pi Q}{F} |x|$$

2. Platte:



vn. Superposition!

$$\text{Spannung} = 2 \cdot \frac{2\pi Q}{F} \cdot d$$

$$\text{Kapazität} = \frac{Q}{\text{Spannung}} = \frac{F}{4\pi d}$$

• Superposition (alg.)

• Superposition (alg.)

• Superposition linear:

$$\begin{aligned} \text{z.B. } \phi(\vec{r}) &= \sum_a \frac{q_a}{|\vec{r}-\vec{r}_a|} = \int_V d^3 r' \frac{\frac{q}{(r')^2}}{|\vec{r}-\vec{r}'|} = \int_V d^3 r' \frac{\frac{q}{(r')^2}}{|\vec{r}-\vec{r}'|} \quad \left\{ \begin{array}{l} \text{Schlepp-} \\ \text{und el.} \\ \text{Feld von} \\ \text{punkt. Lad.} \end{array} \right\} \\ \vec{E}(\vec{r}) &= \sum_a \frac{q_a}{|\vec{r}-\vec{r}_a|^3} = \int_V d^3 r' \frac{\frac{\vec{r}-\vec{r}'}{(r')^2}}{|\vec{r}-\vec{r}'|^3} = \int_V d^3 r' \frac{\vec{r}'}{(r')^2} \frac{\delta^{(3)}(\vec{r}'-\vec{r})}{|\vec{r}-\vec{r}'|^3} \quad \left\{ \begin{array}{l} \text{Spannungsfeld.} \\ \text{viele.} \end{array} \right\} \end{aligned}$$

- Potential (die immer ausschun)

schreibe  $\vec{B} = \vec{\nabla}_x \vec{A} - "Vektorpotential"$  (( nicht endgültig aber ex. (54, \*)) )  
 $\Rightarrow \vec{\nabla} \cdot \vec{B} = \vec{\nabla} \cdot (\vec{\nabla}_x \vec{A}) = \partial_i \epsilon^{ijk} \partial_j A^k = 0$   
 (5ax 3) folgt !

$$\Rightarrow (\text{5ax 2}), \quad \vec{\nabla}_x (\vec{E} + \vec{A}_c) = \vec{0} \quad \Leftrightarrow \quad \vec{E} + \vec{A}_c = -\vec{\nabla} \phi$$

$$\boxed{\vec{E} = -\vec{\nabla} \phi - \vec{A}_c, \quad \vec{B} = \vec{\nabla}_x \vec{A}}$$

- Freiheitsgrade ? 6 Felder ( $E_i, B_i$ )  $\rightarrow$  4 Potentiale ( $\phi, A_i$ )  
 & Maxwell-GG  $\rightarrow$  4 Gl. ( $\partial_{i+1}, \partial_{i+q}$ )  
 (denn Max 2,3 automatisch erfüllt)

- Potential in Max 1,4 einsetzen

$$\begin{aligned} (\text{Max 1}) \quad -\Delta \phi - \frac{1}{c} \partial_t \vec{\nabla} \cdot \vec{A} &= 4\pi g \\ (\text{Max 4}) \quad \vec{\nabla}_x (\vec{\nabla}_x \vec{A}) + \frac{1}{c^2} \left( c \vec{\nabla} \dot{\phi} + \ddot{\vec{A}} \right) &= \frac{4\pi}{c} \vec{f} \\ (\text{Max-Cond}) \quad \vec{\nabla} (\vec{\nabla}_x \vec{A}) - \Delta \vec{A} & \end{aligned}$$

$$\text{def } \square \equiv \frac{1}{c^2} \partial_t^2 - \Delta \quad \text{d'Alambert-Op., } \mathcal{B}_{0x}, \text{ Quelle}$$

$$\Rightarrow \square \phi = 4\pi g + \frac{1}{c} \partial_t [\vec{\nabla} \cdot \vec{A} + \frac{1}{c} \dot{\phi}] \stackrel{!}{=} (\text{Max 1})$$

$$\square \vec{A} = \frac{4\pi}{c} \vec{f} - \vec{\nabla} [\vec{\nabla} \cdot \vec{A} + \frac{1}{c} \dot{\phi}] \stackrel{!}{=} (\text{Max 4})$$

$\Rightarrow$  können diese beiden GG. noch vereinbaren, s.u. (5.86)

- (\*) em mögliches  $\vec{A}$  ist ( $\vec{B}, \vec{f}$  bestimmt):

$$\vec{A}(\vec{r}) = \frac{1}{2} \left( - \int_0^y dy' B_3(x, y', z) + \int_0^x dk' B_3(k', y, z) \right) + \int_0^y dy' \left[ B_1(x'y'z) + B_2(y'z) \right] - \int_0^x dk' \left[ B_2(x'y'z) + B_2(y'z) \right]$$

((check:  $\vec{\nabla}_x \vec{A}$  bilden,  $\vec{\nabla} \cdot \vec{B} = 0$  ausrechnen,  $\vec{B}$  herausnehmen,  $\vec{B}$  "wie?"!))

- Endgültigkeit der Potentiale  $\phi, \vec{A}$ ?

- Einfachheit  $\vec{B} = \vec{\nabla}_x \vec{A}$  ist  $\vec{A} \rightarrow \vec{A} + \vec{\nabla} \chi$  ohne Effekt auf  $\vec{B}$

wegen  $\vec{B} = \vec{\nabla}_x \vec{A}$  aber dann  $\vec{E} \rightarrow -\vec{\nabla} \phi - \frac{1}{c^2} \vec{\nabla} \dot{\phi}$

$\Rightarrow \vec{E}, \vec{B}$  invariant gegenüber:

$$\phi \rightarrow \phi - \frac{1}{c} \dot{\chi} \quad , \quad \vec{A} \rightarrow \vec{A} + \vec{\nabla} \chi \quad , \quad \chi(\vec{r}, t) \text{ beliebig}$$

- bei Variation von  $\chi$  durchlaufen

$\phi_{\text{neu}} = \phi_{\text{alt}} - \frac{1}{c} \dot{\chi}, \quad \vec{A}_{\text{neu}} = \vec{A}_{\text{alt}} + \vec{\nabla} \chi$  den "Einfachheit"

Nördlichkeit, Stellen / Bereiche des Einheitsfeldes festlegen:

- (a)  $\vec{A}$  liegt fest (sofern bei raus abfallend),

wenn man  $\vec{\nabla}_x \vec{A} = \vec{B} = \vec{0}$  setzen

am  $\vec{\nabla} \cdot \vec{A} = \text{wählen}$  kommt

$$\left( \begin{array}{l} \vec{\nabla} \cdot \vec{A}_{\text{neu}} = \text{gewählt} = \vec{B} \cdot \vec{A}_{\text{alt}} + \Delta \chi \text{ und } \chi \text{ lösen...} \\ (\text{b}) \quad \text{d} \text{ zeigen? } \frac{1}{c} \vec{\nabla} \chi = \phi_{\text{alt}} \rightarrow \chi(\vec{r}, t) = \chi(\vec{r}, 0) + \int_0^t \phi_{\text{alt}}(\vec{r}, t') dt' \end{array} \right)$$

- (c) 2.0  $A_3$  angeben? ja, geht analog zu (b)  
 $\vec{e}_3 \cdot \vec{A} = 0$ ; und  $\vec{n} \cdot \vec{A} = 0$  ist möglich

Einfixierung:

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{A} + \frac{1}{c} \dot{\phi} = 0$$

Lorentz-Erfüllung

Coulomb-Erfüllung

temporal gauge

axial gauge

- Physik (Nature) ist (muss sein) einvariant!

## 35c (geladenes Teilchen in $\vec{E}, \vec{B}$ )

das emerge Dechante-Problemen der emm Welt:  $m\ddot{\vec{r}} = q(\vec{E} + \frac{q}{c}\vec{v} \times \vec{B})$

→ zweidimensionale Lagrange-Fkt hat als Long eines first principles.

$$\text{Def: } L = \underbrace{\frac{m}{2}\vec{v}^2}_{\text{S. 9/15} \rightarrow \text{für Rel., vgl. S. 5.3, 5.71)} - q\vec{v} \cdot \vec{A} + q\frac{q}{c}\vec{v} \cdot \vec{A} \quad (\text{nichtrel. Fall})$$

denn:  $\text{Berech }\frac{d}{dt} \partial_{q_i} L = \partial_{q_i} L \quad (q_i: \vec{r}, \dot{\vec{r}} = \vec{v})$

$$\begin{aligned} \text{brauchen } \partial_{\vec{v}} L &= m\ddot{\vec{r}} + \frac{q}{c}\vec{A} \\ \Rightarrow \frac{d}{dt} \partial_{\vec{v}} L &\stackrel{!}{=} m\ddot{\vec{r}} + \frac{q}{c}(\vec{A} + (\partial_t r_i) \partial_{r_i} \vec{A}) \quad (\text{vgl. } \vec{A}(\vec{r}(t), t)) \\ &= m\ddot{\vec{r}} + \frac{q}{c} \left( \vec{A} + \left( \vec{v} \cdot \vec{\nabla} \right) \vec{A} \right) \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \partial_{\vec{r}} L &= -q\vec{A} + q\frac{q}{c} \left( \frac{\vec{v} \cdot \vec{\nabla}}{c} \vec{A} \right) \\ \Rightarrow \text{BspL } m\ddot{\vec{r}} &= q(-\vec{A} + \frac{q}{c}\vec{A}) + q\left[\vec{\nabla}(\vec{v} \cdot \vec{A}) - (\vec{v} \cdot \vec{\nabla})\vec{A}\right] \\ &= q\left(\vec{E} + \frac{q}{c}\vec{v} \times \vec{B}\right) \quad \text{ged} \end{aligned}$$

→ gelte nun per  $\vec{p} = \vec{v} - \frac{q}{c}\vec{A}$ ,  $\vec{A} \rightarrow \vec{A} + \vec{\nabla}\varphi$  zu anderen Potentialem über; dann reflektiert

$$L \rightarrow L + \frac{q}{c}\vec{v} \cdot \vec{\nabla} \varphi \cdot \vec{\nabla} \varphi = L + \underbrace{\frac{q}{c}\vec{v} \cdot \vec{\nabla} \varphi}_{\text{totale akt. last}} \quad \text{BspL. invariant, vgl. §2.2}$$

die Eindimensionalität der Realität.

→ verallg. Hypothese  $\vec{p} = \partial_{\vec{v}} L = m\vec{v} + \frac{q}{c}\vec{A}$

$$\begin{aligned} \text{Hamilton-Fkt } H &= \vec{v} \cdot \vec{p} - L = m\vec{v}^2 + \frac{q}{c}\vec{v} \cdot \vec{A} - \frac{q}{c}\vec{v}^2 + q\varphi - \frac{q}{c}\vec{v} \cdot \vec{A} \\ \text{via } \vec{p} \text{ ausdrücken } H &= \frac{1}{2m}(\vec{p} - \frac{q}{c}\vec{A})^2 + q\varphi \end{aligned}$$

→ diese Hamilton-Fkt wird von Nelsen 6 → QM (ohne Spur) generiert; in Kombination mit der Regel  $\vec{p} \rightarrow \frac{i}{\hbar} \vec{\sigma}$

→ zurück in den Platz 1,4 von S. 83:

$$\begin{aligned} \bullet \text{ Schreibe Platz 1,4 mit Potentialem } \vec{E} = -\vec{A} - \frac{q}{c}\vec{v}, \vec{B} = \vec{B} + \frac{q}{c}\vec{v} \\ \text{und in Lorentz-Erfüllung } \vec{B} \cdot \vec{A} + \dot{\varphi}_C = 0 \\ \rightarrow \square \left( \frac{\dot{\varphi}}{A} \right) = \frac{q\epsilon}{c} \left( \frac{c\dot{\varphi}}{l} \right) \quad (\text{inhomogene Wellen}) \\ \hookrightarrow \text{Lsg: S. später} \\ (\text{retardierte Potentiale}) \end{aligned}$$

- Nulling: oft werden die Plaz und in integrale Form benutzt (wenn verwandbar, dann retardiert; "first principles" sind die lokalen Plaz von der Postkarte, S. 24):
  - Satz von Gauss  $\int_S d^2\vec{r} \cdot \vec{B} = \oint_C d\vec{l} \cdot \vec{B}$
  - Satz von Stokes  $\int_S d\vec{l} \cdot (\vec{B} \times \vec{A}) = \oint_C d\vec{r} \cdot \vec{A}$

$$\begin{aligned} \Rightarrow \oint_C d\vec{l} \cdot \vec{E} &= \oint_C d^2\vec{r} \cdot \vec{B} , \quad \oint_C d\vec{r} \cdot \vec{B} = \frac{1}{c} \int_S d\vec{l} \cdot \vec{B} \\ \oint_C d\vec{l} \cdot \vec{B} &= 0 \end{aligned}$$

→ s. a. 37, 40

$$\begin{aligned} \text{BspL} \quad \vec{B} &= \frac{1}{c} \int_S d^2\vec{r} \cdot \vec{B} , \quad \vec{B} \cdot 2\pi r = \frac{1}{c} \cdot \vec{I} \end{aligned}$$

BspL. invariant, vgl. §2.2

die Eindimensionalität der Realität.

→ verallg. Hypothese  $\vec{p} = \partial_{\vec{v}} L = m\vec{v} + \frac{q}{c}\vec{A}$

$$\begin{aligned} \text{Hamilton-Fkt } H &= \vec{v} \cdot \vec{p} - L = m\vec{v}^2 + \frac{q}{c}\vec{v} \cdot \vec{A} - \frac{q}{c}\vec{v}^2 + q\varphi - \frac{q}{c}\vec{v} \cdot \vec{A} \\ \text{via } \vec{p} \text{ ausdrücken } H &= \frac{1}{2m}(\vec{p} - \frac{q}{c}\vec{A})^2 + q\varphi \end{aligned}$$

→ s. a. 37, 40

## 6.4 Rekapitulation, Beispiele

87

88

- die "Postkarte aus 1863":

$$\vec{D} \cdot \vec{E} = 4\pi g, \quad \vec{D} \times \vec{E} + \frac{\partial}{\partial t} \vec{B} = \vec{0}$$

$$\vec{D} \cdot \vec{B} = 0, \quad \vec{D} \times \vec{B} - \frac{\partial}{\partial t} \vec{E} = \frac{4\pi}{c} \vec{J}$$

$\rightarrow$  Kästchen erlaubt

- (aus Sp. 13:)

$$\text{def } \vec{q} = \vec{E} + i\vec{B} \quad (\Leftrightarrow \vec{E} = \text{Re } \vec{q}, \vec{B} = \text{Im } (\vec{q}))$$

$$\Rightarrow \vec{D} \cdot \vec{q} = 4\pi g, \quad \vec{D} \times \vec{q} - \frac{i}{c} \vec{q} = \frac{i}{c} 4\pi \vec{J}$$

- aus § 6.3: es ex. (inner) Polarkoordinate  $\phi, r, \vartheta$

$$\vec{E} = -\vec{\nabla}\phi - \frac{\partial \vec{A}}{\partial c}, \quad \vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{A} \quad \left\{ \begin{array}{l} \text{erfüllt Skalar 2,3} \\ \text{homogen gelöst, so lange Zyklinder (Radius R, Längsdicke s)} \end{array} \right.$$

$$\Rightarrow \left( \frac{1}{c^2} \partial_t^2 - \vec{\nabla}^2 \right) \left( \frac{\phi}{r} \right) = \frac{4\pi}{c} \left( \frac{cs}{r} \right) + \left( \frac{1}{c^2} \partial_t \right) \left( \vec{B} \cdot \vec{\nabla} + \vec{A} \cdot \vec{\nabla} \right) \quad \left\{ \begin{array}{l} \text{Max 4} \\ = 0 \text{ in Lorentz-Eichung} \end{array} \right.$$

$$\text{"Eich"-invariant": } \left( \frac{\phi}{r} \right) \rightarrow \left( \frac{\phi}{r} \right) - \left( \frac{1}{c^2} \partial_t \right) \vartheta \text{ erlaubt, } \chi(\vec{r}, t) \text{ beliebig}$$

- aus § 8.6: Max in integrierbar Form, via Interpolation

$$\left\{ \begin{array}{l} \text{Gauss } \int_V d^3r \vec{D} \cdot \vec{E} = \int_V d\vec{r} \cdot \vec{E} \\ \text{Stokes } \int_F d\vec{F} \cdot (\vec{D} \times \vec{A}) = \int_F d\vec{r} \cdot \vec{A} \end{array} \right\} \rightarrow \text{bilde } \int_V d^3r \chi_{\text{Max}}, \quad \int_F d\vec{r} \cdot \vec{A}_{\text{Max}}$$

$$\oint_V \frac{\partial}{\partial r} d^3r \cdot \vec{A}_{\text{Max}}, \quad \oint_F d\vec{r} \cdot \vec{E} + \frac{1}{c} \partial_t \int_F d\vec{F} \cdot \vec{B} = \vec{0}$$

$$\oint_V \frac{\partial}{\partial r} d^3r \cdot \vec{B} = 0, \quad \oint_F d\vec{r} \cdot \vec{B} - \frac{1}{c} \partial_t \int_F d\vec{F} \cdot \vec{E} = \frac{4\pi}{c} \int_F d\vec{F} \cdot \vec{J}$$

$\rightarrow$  wenn anwendbar, dann einfacher (hence  $\vec{D}$  mehr!)

(aber auch immer nur Anzahl von lokalen Max möglich)

- später weitere Umformulierungen:

Max in der Fourier-Unterwelt:

- die "Postkarte aus 1863": Gesamtladung  $Q = ?$

$$Q = \alpha \int_0^\infty dr r^2 \frac{e^{-pr}}{r^2} \int_0^\pi d\theta \sin \theta \cos^2 \theta \int_0^{2\pi} d\varphi$$

$$= \alpha \left( -\frac{1}{3} e^{-pr} \Big|_0^\infty \right) \left( -\frac{1}{3} \cos^3 \theta \Big|_0^\pi \right) 2\pi = \alpha \frac{1}{3} \frac{2}{3} 2\pi$$

(Strömende  $\rightarrow$  Strom)

Punktladung  $\neq$  fliegt mit  $\vec{v} = v\vec{e}_3$ . Strom durch xy-Ebene  $I(t) = ?$

$$\vec{f} = g \vec{v} = g \delta(\vec{r} - vt\vec{e}_3) v\vec{e}_3$$

$$I = \int_{\text{xy}} d\vec{r} \cdot \vec{f} = \int_{\text{xy}} d\vec{r} \delta(\vec{r} - vt\vec{e}_3) = g v \delta(vt) = g v \delta(t) = I = 0 \text{ in xy-Ebene}$$

(Strömende, Strom)

homogen gelöst, so lange Zyklinder (Radius R, Längsdicke s)

decke sich mit Winkelsektor.  $\vec{w} = v\vec{e}_3$  von Seite Symmetrieaxis.

Strömdichte  $\vec{f} = ?$

$$I = \int_{\text{xy}} d\vec{r} \cdot \vec{f} = \int_0^R dx \int_0^h dy \int_0^{2\pi} d\varphi \sin \varphi \omega \left( \frac{y}{x} \right) \Theta(x) \Theta(y) \Theta(h-y) = g v \vec{w}$$

(Draeger, Rotation)

$$\text{gegeben: } \vec{f} = \alpha (y, x, 0) \quad \text{d.h. } \vec{f} = ? \quad \text{rot } \vec{f} = ?$$

Ladungsschicht unten:

$$\text{ausrechnen: } \vec{B} \cdot \vec{f} = 0$$

$$\vec{B} \times \vec{f} = \alpha (0, 0, 1-1) = \vec{0}$$

### Bsp ( $\vec{B}$ -Ansätze )

in zwei  $\perp$ , & dann Platten homogene Schalllele.

$$\vec{B}\text{-Richtg} = ?$$

Recte-Hand-Regel!



### Bsp ( Ansatz per Skizze )

in  $\infty$  ausgedehnte Schicht ( $-a < x < a$ )

fliess Strom in  $\pm z$ -Richtg,

Schalllele Strom von  $-j_0 \vec{e}_3 \dots + j_0 \vec{e}_3$  zunahm.  $\vec{B} = ?$

$$\vec{f} = j_0 \frac{x}{a} \vec{e}_3 \Theta(a^2 - x^2)$$

$$\text{Ansatz } \vec{B} = (0, f(x), 0) \quad (\text{Ansatz } \checkmark)$$

$$\text{Ansatz 4: } \vec{\nabla} \times (0, f, 0) = (0, 0, f') = \begin{cases} \frac{2\pi j_0}{a} / (0, 0, 2x) & \text{innen} \\ 0 & \text{außen} \end{cases}$$

$$\Rightarrow f_{\text{innen}} = \alpha x^2 + C' \quad f_{\text{außen}} = \text{const} = \begin{cases} D & \text{links} \\ E & \text{rechts} \end{cases}$$

$\vec{B}$  stetig bei  $x = \pm a$  (denn wenn  $\vec{B}$  sprang ( $\theta$ )  $\sim \text{rot } \vec{e}_3$  hat  $\vec{s}$  aber  $\vec{t}$  und  $\vec{n}$ )

$$\Rightarrow D = \alpha a^2 + C' = E = 0 \quad (\text{wenn keine Spule am Rand des Ansauses})$$

$$\Rightarrow \vec{B} = \begin{cases} \vec{e}_2 \times (x^2 - a^2) & \text{innen} \\ 0 & \text{außen} \end{cases}$$

### Bsp ( Teilchen im Magnetfeld )

Löse die Bewg für ein Teilchen in konstanter  $\vec{B} = (0, 0, B)$  ( $\vec{v} = \vec{v}_0$ ):

$$m \ddot{\vec{v}} = \frac{q}{c} \vec{v} \times \vec{B} = \frac{qB}{c} (v_1, -v_2, 0) \quad \Leftrightarrow m \ddot{v}_1 = -\frac{qB}{c} v_2$$

$$\Rightarrow \vec{v} = e^{-i \frac{qB}{mc} t} \begin{pmatrix} \cos \frac{qB}{mc} t & -i \sin \frac{qB}{mc} t \end{pmatrix}$$

### Bsp ( Voltopotential, Field )

homogen, konstantes Magnetfeld  $\vec{B} = (0, 0, B)$ .  $\vec{A} = ?$

$$\vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{A}, \quad \vec{A} = B(0, x, 0) \quad \text{falls}$$

welches nach  $\vec{A}$  erhält man durch Einsetzen in  $\vec{B} = -\frac{\partial}{\partial} \vec{A}$ ?

$$\vec{A} \rightarrow \vec{A} + \vec{\nabla} x = B(0, x, 0) - \frac{B}{2}(y, x, 0) = \frac{B}{2}(-y, x, 0) = \frac{B}{2} y \vec{e}_4$$

### Bsp ( Antiparalell Max 2 )

$$\text{sei } \vec{B} = (0, 0, -at) \quad \text{und } \vec{E} = E(y) \vec{e}_4 \quad t \text{ const.}$$

$$\int_{\text{Max 2}}: \int_C d\vec{r} \cdot \vec{E} + \frac{1}{c} \partial_t \int_{\text{Max 2}} d\vec{r} \cdot \vec{B} = 0$$

$$2\pi g E + \frac{1}{c} \partial_t \pi g^2 (-at) = 0$$

$$\Rightarrow E = \frac{\pi g}{2c}$$

### Bsp ( integrale Max 1 )

$$\text{homogen geladener Druck (in lang + dünn), } \sigma = \frac{\text{Ladung}}{\text{Länge}}. \quad |\vec{E}(r)| = E(y) = ?$$

$$\int_{\text{Max 1}}: \oint_F d\vec{r} \cdot \vec{E} = 4\pi \int_V \vec{e}_z \cdot \vec{D}$$

$$h 2\pi g E = 4\pi h \sigma$$

$$\Rightarrow E = 2\pi g$$

### Bsp ( integrale Max 4 )

Magnetfeld in innen eine Spule  
( $\sigma$  lang, Strom  $I$ , Windungszahl pro Länge:  $N$ )

$$\int_{\text{Max 4}}: \oint_C d\vec{r} \cdot \vec{B} + (N \vec{e}_z)^o = \frac{4\pi}{c} \int_F d\vec{r} \cdot \vec{J}$$

aus Symmetriegründen:  $\vec{B} = (0, 0, B_3)$

$$h B_3 = \frac{4\pi}{c} (-h NI)$$

$$\Rightarrow B_3 = -4\pi n z/c$$

$$\text{Rechte-Hand-Regel} \quad \downarrow \quad \vec{B}$$

## 7. Elektromagnetische Wellen / Licht

→ sendt periodisch am Raum die wellenartige (aus dem Vakuum-)  $\vec{B}_{\text{ex}}$ .

Wie stellt man  $\vec{E} = (0, 0, f(x-vt))$  her?

$$(P_{ax1}) \quad \partial_x f = 0 \stackrel{!}{=} 4\pi g \Rightarrow g = 0; \text{ gene Ladungsdichte nötig}$$

$$(P_{ax2}) \quad \vec{D}_x \cdot \vec{E} = (0, -f', 0) \stackrel{!}{=} -\frac{1}{c} t \vec{B} \\ \Rightarrow \vec{B} = (0, -\frac{c}{v} f, 0) + \text{const}(t) \vec{e}_z; \text{ const}(t) = 0 \text{ am Anfang}$$

$$(P_{ax3}) \quad \partial_y B_2 = 0 \stackrel{!}{=} 0 \Rightarrow \text{breite auf Null}$$

$$(P_{ax4}) \quad \vec{D}_x \cdot \vec{B} = (0, 0, -\frac{c}{v} f') \stackrel{!}{=} (0, 0, -vf') + \frac{4\pi}{c} \vec{r} \\ \Rightarrow \vec{f}' = -\frac{c^2}{4\pi v} (1 - \frac{v^2}{c^2}) f'(x-vt) \vec{e}_3$$

Bem • Spanne Raum voll wählbar frei; mit entsprechend  $\vec{f}'$  bedienen.

•  $\vec{B} = \frac{c}{v} \vec{e}_z \times \vec{E}$  fliegt mit  $\vec{E}$  mit

•  $v=c$ : von alleine!  $f=0, \vec{f}'=0$ , "Vakuum"

•  $v > c$ ? ja.

• Licht im Medium kann dann nur v/c erfordern. Wenn selbst vorwärts.

Vorlsg: ebene Welle  $\vec{E} = \vec{E}_0 f(\vec{r}^2 - vt)$

$$(P_{ax1}) \quad \text{ergibt} \quad \vec{\nabla} \cdot \vec{E} = \vec{E}_0 \cdot \vec{\nabla} f = \vec{E}_0 \cdot \vec{e}_z f' \stackrel{!}{=} 0 \\ \Rightarrow \vec{E}_0 \perp \vec{e}_z, \text{ Licht ist transversal}$$

$$\text{vgl. Bsp oben (dort } \vec{E}_0 \sim \vec{e}_z, \vec{E} \sim \vec{e}_z \text{)} \\ f(t[\frac{c}{v} \vec{r} - \frac{vt}{c}]) \quad v \stackrel{!}{=} c \Rightarrow v = c$$

[...] fast auf Obj. einer Ebene ( $\vec{e}_z^2 = 1$ )

( $E$  eine ebene F-wave,  $\perp$  zu  $\vec{e}_z$ )

## harmonische ebene elektromagnetische Welle

$$\vec{E} = \vec{E}_0 \cos(\vec{k} \vec{r} - \omega t) \quad c_r = c \ell \quad (\text{Vakuum}) \\ \vec{E}_0 \perp \vec{k} \quad (\omega, \vec{k}, \vec{n}_\perp), \quad \vec{B} = \frac{c}{\omega} \vec{k} \times \vec{E}$$

fliegt mit

phys. Interpretation:

- Total (Zeit part): Wellenlänge  $\lambda = \frac{2\pi}{k}$  am Wellenfront
- Drit. part: Periode  $T = \frac{2\pi}{\omega} = \frac{1}{v}$  am Tragen
- $v_p = c$ ;  $v_g = c$  (wird bei Überlegungen jetzt Sonnwend mit  $c$ )



- $v_\perp = c$ ;  $v_\parallel = c$  (wird bei Überlegungen jetzt Sonnwend mit  $c$ )
- $\vec{E}_0 = \vec{k}, \vec{E}_0 \perp \vec{k}$ ; "Polarisation"
  - and Phase  $\cos(kr - ct + \varphi) = \Re e^{i(kr - ct + \varphi)}$
- superponierbar (... zirkular, ...)
- wellen:  $\vec{k}, \vec{E}_0$  ( $\perp \vec{k}$ ; "Polarisation")
- wellen:  $\vec{k}, \vec{E}_0$  ( $\perp \vec{k}$ ; "Polarisation")

$\vec{B}_{\text{ex}} \rightarrow$  Wellenlösung

$$\text{Vakuum } (g=0, \vec{j}=0) \quad \vec{\nabla} \cdot \vec{E} = 0 \quad \vec{\nabla} \times \vec{E} = -\frac{i}{c} \vec{k} \\ \vec{\nabla} \cdot \vec{B} = 0 \quad \vec{\nabla} \times \vec{B} = \frac{i}{c} \vec{E}$$

(( Ben: phys. unter  $\vec{E} \rightarrow \vec{B}$ ,  $\vec{B} \rightarrow -\vec{E}$ ; "Dualität" ))

$$\vec{B} \text{ Lösung via } \vec{\nabla} \times (\vec{\nabla} \times \vec{B}): \quad \begin{matrix} 0 & (1) \\ \vec{\nabla} \times (\vec{\nabla} \times \vec{E}) & = \delta(A \cdot c) - c(A \cdot \vec{E}) = \vec{\nabla}(\vec{\nabla} \cdot \vec{E}) - \vec{\nabla}^2 \vec{E} \end{matrix} \stackrel{3 \cdot 4 \cdot c}{=} -\frac{1}{c} \vec{e}_z \vec{\nabla} \vec{E} = -\frac{i}{c^2} \vec{E} \\ \Rightarrow \boxed{\vec{\nabla} \cdot \vec{E} = 0, \quad \vec{\nabla} \times \vec{B} = 0} \quad \text{Wellenl. im Vakuum}$$

$$(\Box \vec{E} = 0, \quad \Box \vec{B} = 0) \quad ((\Box = \frac{1}{c^2} \partial_t^2 - \Delta, \quad A = \vec{B}^2 - \vec{E}^2; \text{ vgl. S. 63, S. 83}))$$

$f$  muss nicht trig. fkt sein; aber oft: periodische Sinus

Bem.: • Info v. Schwingungen: Nur sogen für  $\vec{E} \perp \vec{B}$ :

Wellenbg., nicht!

\* was kann wir aus Wellenbg?

→ weil  $\vec{E}(\vec{r}, t)$  darstellenkt als

$$\vec{E}(\vec{r}, t) = \int \frac{d^3 \vec{k}}{(2\pi)^3} \int \frac{d\omega}{2\pi} e^{i\vec{k}\vec{r} - i\omega t} \tilde{\vec{E}}(\vec{k}, \omega)$$

$$\text{hat } \nabla \cdot \vec{E} = \int \frac{d^3 \vec{k}}{(2\pi)^3} \int \frac{d\omega}{2\pi} e^{i\vec{k}\vec{r} - i\omega t} \left[ -\frac{c^2}{\epsilon_0^2} + \vec{k}^2 \right] \tilde{\vec{E}} = 0$$

$$c^2 = c^2 \epsilon^{-2} \text{ zur Folge, und zwar für jeden Anteil.}$$

⇒ em Feld, das frei fliegt. Fliegt mit  $c$

Wicht Fourier-Transformation (vgl. z.B. Rechenmethoden)

F.T. hat 2 essentielle: man darf (vom Fall abfallen  $\rightarrow \infty$ )

• die Fkt.  $e^{i\omega t}$  und lin. unabh.

$$\text{ID: } f(x) = \int \frac{dx}{2\pi} e^{-ixk} \tilde{f}(k) \quad \Rightarrow \tilde{f}(k) = \int dx e^{i(k-x)x} f(x)$$

$$\text{3D: } f(\vec{r}) = \int \frac{d^3 \vec{k}}{(2\pi)^3} e^{i\vec{k}\vec{r}} \tilde{f}(\vec{k})$$

$$\tilde{f}(\vec{k}) = \int d^3 \vec{x} e^{-i\vec{k}\vec{x}} f(\vec{x})$$

$$\int d^3 \vec{x} e^{i(\vec{k}-\vec{q})\vec{x}} = (2\pi)^3 \delta^{(3)}(\vec{k} - \vec{q})$$

$$\text{oft nutzbar: } \vec{D} e^{i\vec{k}\vec{r}} = \sum_{j=1}^3 \vec{e}_j \frac{\partial}{\partial x_j} e^{i\vec{k}\vec{r}} = \sum_{j=1}^3 \vec{e}_j i k_j e^{i\vec{k}\vec{r}} = i \vec{k} \vec{e}^{i\vec{k}\vec{r}}$$

$$\Rightarrow \vec{D} \times \vec{f}(\vec{r}) = \frac{d\vec{k}}{dk} \tilde{f}(\vec{k})$$

$$\Leftrightarrow \int \frac{d^3 \vec{k}}{(2\pi)^3} \vec{D} \times e^{i\vec{k}\vec{r}} \tilde{f}(\vec{k}) = \int \frac{d^3 \vec{k}}{(2\pi)^3} e^{i\vec{k}\vec{r}} \frac{d\vec{k}}{dk} \tilde{f}(\vec{k})$$

$$\text{Koeff.-Vergl.: } i \vec{k} \times \vec{f}(\vec{k}) = \frac{d\vec{k}}{dk} \tilde{f}(\vec{k})$$

→ zum Punkten: in  $\mathcal{F}T - G$ .  $\vec{D} \rightarrow i \vec{k}$

lösbar Anfangswertproblem (für Felder in Vakuum:  $\vec{S} = 0, \vec{j} = 0$ )

$$\begin{aligned} \vec{E}(\vec{r}, 0), \quad \vec{B}(\vec{r}, 0) &\text{ gegeben} \\ \vec{E}(\vec{r}, t), \quad \vec{B}(\vec{r}, t) &\text{ result} \\ \text{zu lösen:} \quad \text{Feld in Vakuum} \end{aligned}$$

$$\text{F.T. nur } \text{Exp. } \tilde{\vec{E}}(\vec{k}, t) = \int \frac{d^3 \vec{k}}{(2\pi)^3} e^{i\vec{k}\vec{r}} \tilde{\vec{E}}(\vec{k}, t)$$

$$\begin{aligned} \tilde{\vec{E}}(\vec{k}, 0) &= \int d^3 \vec{r} e^{-i\vec{k}\vec{r}} \tilde{\vec{E}}(\vec{r}, 0) = \tilde{\vec{e}}(\vec{k}) \\ \tilde{\vec{B}}(\vec{k}, 0) &= \int d^3 \vec{r} e^{-i\vec{k}\vec{r}} \tilde{\vec{B}}(\vec{r}, 0) = \tilde{\vec{b}}(\vec{k}) \end{aligned}$$

$$\text{Val. Res: } i \vec{k} \cdot \tilde{\vec{E}}(\vec{k}, t) = 0 \quad \left( \begin{array}{l} \tilde{\vec{E}}(\vec{k}, t) \\ \tilde{\vec{B}}(\vec{k}, t) \end{array} \right) = \underbrace{\begin{array}{l} e^{i\vec{k}\vec{r}} \\ -\tilde{\vec{e}}(\vec{k}, t) \end{array}}_{(\text{Kreisprodukt})} \quad \left( \begin{array}{l} \tilde{\vec{B}}(\vec{k}, t) \\ \tilde{\vec{B}}(\vec{k}, t) \end{array} \right)$$

$$\begin{aligned} \text{Val. Res: } i \vec{k} \cdot \tilde{\vec{E}}(\vec{k}, t) = 0 &\quad \left( \begin{array}{l} \tilde{\vec{E}}(\vec{k}, t) \\ \tilde{\vec{B}}(\vec{k}, t) \end{array} \right) = \underbrace{\begin{array}{l} e^{i\vec{k}\vec{r}} \\ -\tilde{\vec{e}}(\vec{k}, t) \end{array}}_{(\text{Kreisprodukt})} \quad \left( \begin{array}{l} \tilde{\vec{B}}(\vec{k}, t) \\ \tilde{\vec{B}}(\vec{k}, t) \end{array} \right) \\ i \vec{k} \cdot \tilde{\vec{B}}(\vec{k}, t) = 0 & \end{aligned}$$

$$\text{mit } \mathcal{I} \equiv \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ -1 & 0 \end{pmatrix}, \quad \mathcal{I}^2 = \begin{pmatrix} -1 & 0 \\ 0 & -1 \end{pmatrix} = -\mathcal{I}_{2 \times 2}$$

$$\begin{aligned} (\text{genau! hat } \vec{q} = H_T \text{ die Formale Lsg } q(t) = e^{iH_T t} q(0)) \\ \Rightarrow \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ -1 & 0 \end{pmatrix} = e^{t \mathcal{I} \tilde{\vec{e}}(\vec{k}, t)} \quad \xrightarrow[t=0]{} \text{Operator; bestimmt die Polarisation!} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \cos(t \mathcal{I} \tilde{\vec{e}}(\vec{k}, t)) + i \sin(t \mathcal{I} \tilde{\vec{e}}(\vec{k}, t)) \\ (ct \mathcal{I} \tilde{\vec{e}}(\vec{k}, t))^2 \tilde{\vec{V}} = (ct)^2 \mathcal{I}^2 \tilde{\vec{e}}(\vec{k}, t) \tilde{\vec{V}} = (ct)^2 \tilde{\vec{V}} \\ \tilde{\vec{E}} \text{ oder } \tilde{\vec{B}} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \cos(ct \mathcal{I} \tilde{\vec{e}}(\vec{k}, t)) + i \sin(ct \mathcal{I} \tilde{\vec{e}}(\vec{k}, t)) \\ = \begin{pmatrix} \cos(1) + i \sin(1) \tilde{\vec{e}}(\vec{k}, t) \\ -... \quad \cos(1) \end{pmatrix} \\ \text{auso z.B. } \tilde{\vec{E}}(\vec{r}, t) = \cos(ct \mathcal{I} \tilde{\vec{e}}(\vec{k}, t)) \tilde{\vec{e}} + i \sin(ct \mathcal{I} \tilde{\vec{e}}(\vec{k}, t)) \tilde{\vec{b}} \\ \text{Rechnung} \Rightarrow \tilde{\vec{E}}(\vec{r}, t) = \text{Re} \int \frac{d^3 \vec{k}}{(2\pi)^3} e^{i\vec{k}\vec{r}} \tilde{\vec{e}}(\vec{k}) \end{aligned}$$

$$\left( \sim \tilde{\vec{g}}(\vec{r}, t) \text{ genauso; } \tilde{\vec{e}}' \right)$$

## 8. Retardierte Potentiale

(verzögerte, rücklebensmäßige...)

→ suchen manch. transiente Lsg der Max in system  $\vec{s}, \vec{f}(\vec{r}, t)$   
 ("reine", "eigene" ED allg. lösbar, da  $\nabla \cdot \vec{A}$  linear in  $\vec{E}, \vec{B}$ )  
 hier: Lsg auf  $\vec{t}$  wegen, A, B, C, D

### (A) Nachdenken:

E-Statistik: • Superposition von Coulomb-Potentiale (§ 6.2, S. 80)

$$\rightarrow \phi(\vec{r}) = \int d\vec{r}' \frac{c}{|\vec{r}-\vec{r}'|} G(\vec{r}')$$

• inhom. Wellengleichung (§ 6.3, S. 86)

$$\left( \frac{1}{c^2} \partial_t^2 - \Delta \right) \left( \frac{\phi}{\delta} \right) = \frac{4\pi}{c} \left( \frac{c g}{\delta} \right)$$

bereigt, dass die Lösungen  $c g, \delta_1, \delta_2, \delta_3$  gleiche Abart

$$\text{haben} \rightarrow \vec{A}(\vec{r}) = \int d\vec{r}' \frac{\vec{f}(\vec{r}')}{c |\vec{r}-\vec{r}'|}$$

Dynamik: • lange Weiche; was hier passiert, passiert mit  $\phi$  (§ 7, S. 93)

von  $\vec{r}'$  aus  $\vec{r}$ , also:

$$\boxed{\begin{aligned} \left( \frac{\phi(\vec{r}, t)}{\vec{A}(\vec{r}, t)} \right) &= \frac{1}{c} \int \frac{d^3 \vec{r}'}{|\vec{r}-\vec{r}'|} \left( \frac{c g}{\delta} \right) \left( \vec{r}', t - \frac{|\vec{r}-\vec{r}'|}{c} \right) \\ &\quad (\text{in Lorentz-Erfahrung}) \end{aligned}}$$

Bem.: • die ret. Pot. fallen in Lorentz-Erfahrung (weil die

alten Coulole mhd. Wellenglg. in dieser gilt)

$$\text{Probe: } \vec{D} = \frac{1}{c} \vec{\phi} + \vec{D} \cdot \vec{A} \quad (\text{L-Erfahrungsgl., § 6.3, S. 84})$$

$$\begin{aligned} &= \frac{1}{c} \int' \left[ \frac{1}{c} \vec{\phi} + \vec{D} \cdot \vec{A} + \vec{D} \cdot \vec{A} \right] = -\vec{D}' \frac{1}{c} \\ &= \frac{1}{c} \int' \frac{1}{c} \left[ \vec{\phi} - \vec{D} \cdot \vec{A} + \vec{D} \cdot \vec{A} \right] + \vec{D}' \cdot \vec{g} \left( \vec{r}', t - \frac{|\vec{r}-\vec{r}'|}{c} \right) \\ &= 0 \quad \text{wegen Kombinationsregel} \end{aligned}$$

- die ret. Pot.  $\vec{D}$  sind eine spez. Lsg.

der mhd. Wellenglg.  $\square \left( \frac{\phi}{\delta} \right) = \frac{4\pi}{c} \left( \frac{c g}{\delta} \right)$ ,  
 also ist die elliptische System durch  $\vec{D}$  +  $\left( \frac{4\pi}{c} \left( \frac{c g}{\delta} \right) \right)$  = 0

$\square = 0$  für Wellen (s. § 7) sowie lineares in  $\vec{r}, t$ ,  
 d.h. null von  $\vec{s}, \vec{f}$  verursacht ("causal")

- phys. Gesetz von  $\vec{D}$ : s. unten, § 9.1 - (ca.) § 9.6

### (B) Grenzfche Funktion

Erinnerung: Alg.  $L g(x) = f(x)$

gesucht:  $f$  und  $L$  linear Operator

gesucht:  $g(x)$

((BS: h.カラフ,  $L = \nabla$ ,  $x = \vec{r}, t$ ))

→ falls das Hilfsproblem  $L g = \delta(x-x')$  lösbar ist

mit Spez. Lsg  $G(x, x')$ , dann gilt  
 $\int dx' f(x') L \overline{G(x, x')} = \int dx' f(x') \delta(x-x') = f(x)$

⇒ Spez. Lsg  $g(x) = \int dx' G(x, x') f(x')$

$$\begin{aligned} ((\text{BSL}): \quad \Delta \phi &= -4\pi g, \quad L = \Delta, \quad \Delta G = \delta(x-\vec{r}'), \\ (\text{§ 6.3, S. 81}): \quad G &= -\frac{1}{4\pi |\vec{r}-\vec{r}'|}, \quad \phi = \int dx' \left( -\frac{1}{4\pi |\vec{r}-\vec{r}'|} \right) \delta(x-\vec{r}') \\ &= \int dx' \frac{g(x')}{|\vec{r}-\vec{r}'|} \quad \text{Stetig } \omega \end{aligned}$$

num:  $\square \phi = 4\pi g$ ,  $L = \nabla$

$$\square G(\vec{r}, \vec{r}'; t, t') = \delta^{(3)}(\vec{r}-\vec{r}') \delta(t-t')$$

$G(\vec{r}-\vec{r}', t-t')$ , weil  $\square$  keinen Ort / Zeit auszeichnet

löse also:  $\square G(\vec{r}, t) = \delta^{(3)}(\vec{r}) \delta(t)$  [s. und Landau II, § 62]

sche Kugelsymmetrie  $\Rightarrow$  nur  $1/r$ -Abhängigkeit  
in Kugelkoord.,  $\Delta = \frac{1}{r^2} \partial_r r + \dots \partial_\theta, \partial_\varphi \dots$

$\Rightarrow$  Ansatz:  $G(r, t) = \frac{1}{r} f(r, t)$

$$\Rightarrow \frac{1}{c^2} \frac{1}{r^2} \vec{f}'' - (\Delta \frac{1}{r}) f - 2(\vec{\nabla} \frac{1}{r}) \cdot (\vec{\nabla} f) - \frac{1}{r^2} \Delta f = \delta^{(3)}(\vec{r}) \delta(t)$$

$$-4\pi \delta^{(3)}(\vec{r}) - \frac{-\vec{r}}{r^3} \vec{f}' = \vec{f}'' + \frac{2}{r} \vec{f}'$$

$$\Leftrightarrow \frac{1}{r^2} \left( \frac{1}{c^2} \vec{f}'' - \vec{f}'' \right) + 4\pi f(0, t) \delta^{(3)}(\vec{r}) = \delta^{(3)}(\vec{r}) \delta(t)$$

für  $r \neq 0$ :  $\frac{1}{c^2} \vec{f}'' = \vec{f}'' \Rightarrow f = f(r \mp ct)$  (schwundende Länge)

$$\Rightarrow \text{bei } \vec{r} = \vec{0} : 4\pi f(\mp ct) = \delta(t) = c \delta(ct)$$

$$\Rightarrow f = \frac{c}{4\pi} \delta(r \mp ct)$$

$$\Rightarrow G(\vec{r}, t) = \frac{\delta(t - r/c)}{4\pi r} \quad | \quad \text{Rest} \quad \square G(\vec{r}, t) = \delta^{(3)}(\vec{r}) \delta(t)$$

mit auslaufende Kugelkette: retardierte Greensche Funktion

$$(G = \frac{\delta(t - \frac{r}{c})}{4\pi r} \text{ ist bei } t < 0 \text{ ein leeres Kegelkette:}$$

$$\text{avancierte Greensche Funktion: } \square(G - 2f) = 0$$

$\Rightarrow$  mit  $G$  können wir nun sofort die  $\delta_{\text{sg}}$  von  $\square \phi = 4\pi g$  angeben:

$$\delta(\vec{r}, t) = \int d\vec{r}' \int dt' \frac{\delta(t - t' - \frac{r - r'}{c})}{4\pi |\vec{r} - \vec{r}'|} 4\pi g(\vec{r}', t') \quad \left. \begin{array}{l} \text{retardierte Potentiale} \\ \text{von S. 95} \end{array} \right\}$$

$$\text{analog für } \square \vec{A} = \frac{ie}{c} \vec{J}$$

(C)  $\square \phi = 4\pi g$  via FT.

Vorstellen man  $\phi$  als "Volumen Residuum", "Volumen  $\phi$ " mit  $\phi = 0^+$  (infinitesimal Residuum), "Volumen  $\phi$ "

$$\text{mit } \vec{u} \text{ definiert: } \left[ -\frac{\omega^2}{c^2} - i\omega \frac{2\pi}{c} + c^2 \right] \hat{\phi}(\vec{r}, \omega) = 4\pi \tilde{g}(\vec{r}, \omega)$$

$$\delta_{\text{sg}}: \hat{\phi}(\vec{r}, \omega) = \frac{4\pi \tilde{g}(\vec{r}, \omega)}{[\dots]} = \frac{4\pi \tilde{g}(\vec{r}, \omega)}{[\left( \omega - \frac{c}{c} - i\omega \right) \left( \omega + \frac{c}{c} + i\omega \right) - i\omega^2]}$$

$$\Rightarrow \phi(\vec{r}, t) = \frac{\int d\vec{r}' \int dt' \frac{\delta(\vec{r}' - \vec{r})}{2\pi} e^{i\vec{k}\vec{r}'' - i\omega t'}}{[\dots]} = \frac{\int d\vec{r}' \int dt' \int \frac{d\vec{k}'}{(2\pi)^3} \int \frac{d\omega}{2\pi} e^{i\vec{k}(\vec{r} - \vec{r}') - i\omega(t - t')} \frac{1}{[\dots]}}{[\dots]} \hat{\phi}(\vec{r}, \omega)$$

$$\Rightarrow G(\vec{r} - \vec{r}', t - t') = \frac{1}{(2\pi)^4} \int d\vec{k} \int d\omega e^{-i\vec{k}(\vec{r} - \vec{r}')} \frac{1}{(6 - \frac{\omega}{c} - i\omega)(6 + \frac{\omega}{c} + i\omega)}$$

$$\text{berechne } G(\vec{r}, t) = \frac{1}{(2\pi)^4} \int d\vec{k} \int d\omega e^{-i\vec{k}(\vec{r} - \vec{r}')} \frac{1}{2\pi \int_0^\infty dt' \int dk e^{-ikr}} = \frac{1}{2\pi} \int_0^\infty dt' \frac{2 \sin(kr)}{kr} \quad \left. \begin{array}{l} \text{Partielle,} \\ \text{Zerlegung} \end{array} \right\}$$

$$= \frac{1}{2} \int_{-\infty}^{\infty} dt' \text{ (erlaubt, da Integrand symmetrisch in } k \text{). fügt hier } t \rightarrow -t$$

$$= \frac{1}{\pi} \frac{1}{(2\pi)^3} \int d\omega e^{-i\omega t} \int dk \sin(kr) \frac{1}{6 - \frac{\omega}{c} - i\omega} \quad \left. \begin{array}{l} \text{(oder gleich per Raffinement)} \\ \text{oder } \omega \rightarrow -\omega \end{array} \right\}$$

$$= \int dk \sin(kr + \frac{i\omega r}{c}) \frac{1}{6 - i\omega}$$

$$= \int dk \left\{ \sin(kr) \cos\left(\frac{i\omega r}{c}\right) + \cos(kr) \sin\left(\frac{i\omega r}{c}\right) \right\} \left( \frac{e^{-\frac{i\omega r}{c}}}{c^2 \omega^2} + \frac{i\omega}{c^2 \omega^2} \right)$$

$$= \cos\left(\frac{i\omega r}{c}\right) \int dk \frac{e^{-\frac{i\omega r}{c}}}{c^2 \omega^2} + \int \sin\left(\frac{i\omega r}{c}\right) \int dk \cos(kr) \frac{1}{c^2 \omega^2} \\ = \left\{ \cos\left(\frac{i\omega r}{c}\right) + i \sin\left(\frac{i\omega r}{c}\right) \right\} \pi e^{-\frac{i\omega r}{c}} = \pi e^{-\frac{i\omega r}{c}} \xrightarrow{\omega \rightarrow \infty} \pi e^{-\frac{i\omega r}{c}} \xrightarrow{\omega \rightarrow \infty} \pi e^{-\frac{i\omega r}{c}} \quad , \text{ weiter wie (B)}$$

Bem. zu (b), (c)

Wir hätten nur  $\Delta \phi = 4\pi g$  und so dachten können:

doppelte Ursache,  $\phi$  = konstant  
doppelte Ursache  $\Rightarrow$  doppelte Antwort: Zusammenhang ist linear  
der allg. lineare Zshg.  $\| \forall f, \tilde{f} = \text{Matrix } \tilde{\alpha}, \quad q_j = \text{Matrix } \tilde{\alpha}_j \quad \underline{\text{und}} \quad \underline{\text{zur}}$

hat die Form  $\phi(\vec{r}, t) = \int d^3\vec{r}' \delta(t-t') G(\vec{r}, \vec{r}'; t, t') \langle_{\text{tot}} g(\vec{r}', t') \rangle$

der Zshg. ist transl.-invariant:  $G(\vec{r}-\vec{r}', t-t')$

und nun: (b) C-Eigenwerte?

$$\boxed{\Delta \phi = \int' D G \langle_{\text{tot}} g(\vec{r}', t') \rangle = \langle_{\text{tot}} g(\vec{r}, t) \rangle}$$

$$= \delta(\vec{r}-\vec{r}') \delta(t-t')$$

(Greens aufzubauen!)

(c) F.T. des allg. lin. Zshg's:

$$\tilde{\phi} = \tilde{G} \cdot \langle_{\text{tot}} g \rangle, \quad \text{vol. und Volumeng. } \tilde{g} = \frac{\langle_{\text{tot}} g \rangle}{L^3}$$

$$\Rightarrow \tilde{G} = \frac{1}{L^3}, \quad G = \int \frac{d^3k}{(2\pi)^3} \int \frac{d^3q}{(2\pi)^3} e^{i\vec{k}\vec{r}-i\vec{k}\vec{q}} \frac{1}{L^3}, \text{ s.o.}$$

Faltung integrale Faltungsumrechnung für Fourier-Koeffizienten!

Faltung integral:  $\langle_{\text{tot}} g(x-y) f(y) \rangle = g(x)$

$$\Leftrightarrow \int dy \int \frac{dq}{2\pi} e^{i\vec{q}(x-y)} \tilde{g}(q) \int dk \frac{dk}{2\pi} e^{i\vec{k}y} \tilde{f}(k) = \int \frac{dk}{2\pi} e^{i\vec{k}x} \tilde{g}(k)$$

$$\Rightarrow \tilde{g}(q) \cdot \tilde{f}(k) = \tilde{g}(k) \quad \text{qed}$$

Vorschlagsnotiz:  $\tilde{f} \rightarrow \tilde{f} + \sigma \tilde{E}$   
mit  $\sigma = 0^+$  ("infinitesimalster Wert")

$$\begin{aligned} \tilde{\alpha}_{\text{ax}}: \quad & i\vec{k} \cdot \tilde{\vec{E}} = 4\pi \tilde{g} \\ & i\vec{k} \cdot \tilde{\vec{g}} = 0 \\ & i\vec{k} \cdot \tilde{\vec{g}} + i\frac{\sigma}{c} \tilde{\vec{E}} = \frac{4\pi}{c} (\tilde{g} + \sigma \tilde{E}) \end{aligned}$$

Lsg: Analog zu "Zshg elimination" für  $\rho_{\text{tot}}$  erhalten,  $\langle_{\text{tot}} g(\vec{r}, t), \langle_{\text{tot}} g(\vec{r}', t') \rangle \rangle$

$$\begin{aligned} & i\vec{k} \times (\tilde{\alpha}_{\text{ax}}) : \text{betrachte } (\tilde{\alpha}_{\text{ax}}) \text{ aus oben}; (\tilde{\alpha}_{\text{ax}}) \\ & i\vec{k} \times (i\vec{k} \times \tilde{\vec{E}}) = i\vec{k}^2 (i\vec{k} \cdot \tilde{\vec{E}}) + \vec{k}^2 \tilde{\vec{E}} = i\vec{k}^2 (4\pi \tilde{g} + \vec{k}^2 \tilde{E}) = \\ & = i\frac{\sigma}{c} i\vec{k} \cdot \tilde{\vec{E}} = i\frac{\sigma}{c} (-i\frac{4\pi}{c} \tilde{g} + i\frac{\sigma}{c} \vec{k}^2) \\ & \Leftrightarrow \tilde{\vec{E}} \left[ \vec{k}^2 - \frac{\sigma^2}{c^2} - i\frac{4\pi}{c} \sigma \right] = -i\vec{k}^2 (4\pi \tilde{g} + i\frac{\sigma}{c} \vec{k}^2) \\ & \Leftrightarrow \tilde{\vec{E}} = -i\vec{k} \left[ \frac{4\pi \tilde{g}}{L^3} + \frac{i\sigma}{c} \frac{\vec{k}^2}{L^3} \right] \stackrel{\vec{k}^2}{=} \tilde{\vec{A}} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} & \bullet \text{ analog: } i\vec{k} \times (\tilde{\alpha}_{\text{ax}}); \text{ baccab; } (\tilde{\alpha}_{\text{ax}}) \text{ aus oben; } (\tilde{\alpha}_{\text{ax}}) \\ & i\vec{k} \times (i\vec{k} \times \tilde{\vec{g}}) = i\vec{k}^2 (i\vec{k} \cdot \tilde{\vec{g}}) + \vec{k}^2 \tilde{\vec{g}} = -i\frac{\sigma}{c} i\vec{k} \cdot \tilde{\vec{g}} + i\frac{\sigma}{c} (\vec{k}^2 \tilde{g} + \sigma i\vec{k}^2 \tilde{E}) = \\ & = \frac{4\pi}{c} i\vec{k} \cdot \tilde{\vec{g}} + \left( -i\frac{\sigma}{c} + i\frac{\sigma}{c} \sigma \right) \frac{\tilde{g}}{c} \\ & \Leftrightarrow \tilde{\vec{g}} = i\vec{k} \times \frac{\langle_{\text{tot}} g \rangle}{c [ \dots ]} \stackrel{\tilde{g}}{=} \tilde{\vec{B}} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} & \text{Rücktritt:} \\ & \Rightarrow \text{also } \tilde{\vec{E}} = -\vec{\nabla} \tilde{\phi} - \frac{1}{c} \vec{\vec{A}}, \quad \tilde{\vec{B}} = \vec{\nabla} \times \vec{\vec{A}} \\ & \text{braucht noch Rücktritt von } \tilde{\phi}, \vec{\vec{A}} \rightarrow \phi, \vec{A}, \\ & \text{siehe Weg (c) mit } \frac{\tilde{g}}{c} = \frac{g_{\text{tot}}}{c^2} \Rightarrow \text{ret. Pot. } \checkmark \end{aligned}$$

## 9. Wichtige Anwendungen

- der (rotierenden) Potentiale aus ggf
- weiterhin: "unge" ED ;  $\mathcal{S}(\vec{r}, t)$  und  $\vec{J}(\vec{r}, t)$  vorgegeben

### 9.1 Statik, Punktpole

Statik: gegeben  $\mathcal{S}, \vec{t}$  ohne Zeitargument

$$\Rightarrow \begin{pmatrix} \phi(\vec{r}) \\ \vec{A}(\vec{r}) \end{pmatrix} = \frac{1}{c} \int \frac{d\vec{r}'}{|\vec{r}-\vec{r}'|} \begin{pmatrix} c \mathcal{S}(\vec{r}') \\ \vec{J}(\vec{r}') \end{pmatrix}$$

Dann:

- $\int d\vec{r}'$  über dicken Raum

- Annahmen, die los und so reich, gilt es nicht:  
woll also  $\vec{r}'$ , von dann aus die Länge des Dipols weit weg annehmen.

$$\begin{aligned} |\vec{r}-\vec{r}'|^2 &= \sqrt{(x-x')^2 + (y-y')^2 + (z-z')^2} = \sqrt{(\vec{s}-\vec{s}')^2 + (\vec{e}-\vec{e}')^2} = \\ &= \sqrt{(\vec{r}-\vec{r}')^2} = \sqrt{r^2 + r'^2 - 2rr' \cos \theta} \end{aligned}$$

(wenn man  $\vec{r}'$  kugelbild. um  $\vec{r}$  wählt, dann ist  $\theta$  kugelbild.)

- $\vec{r}' \rightarrow \vec{r} + \vec{r}'$  oder  $\vec{e}' \rightarrow \vec{e} + \vec{e}'$  an Kugel und erhalten (weg der Grenze)

hauptsche Regelmässigkeit-Potkohre: o dünner Draht



$$\vec{A}(\vec{r}) = \frac{1}{c} \int \frac{d^2 \vec{r}'}{|\vec{r}-\vec{r}'|^2} \vec{e}_c \quad \mathcal{I} \delta^{(2)}([\vec{r}' - \vec{r}_c])$$

$$\begin{aligned} &= \frac{1}{c} \int \frac{ds' \vec{e}_c}{|\vec{r}-\vec{r}'|^2} \quad \mathcal{I} \\ &= \frac{1}{c} \int_{\mathcal{C}} \frac{ds' \vec{e}_c}{|\vec{r}-\vec{r}'|^2} \quad \mathcal{I} \end{aligned}$$

$$\Rightarrow \vec{B}(\vec{r}) = \vec{\nabla} \times \vec{A} = \frac{1}{c} \int_{\mathcal{C}} \left( \vec{\nabla} \frac{1}{|\vec{r}-\vec{r}'|^2} \right) \times ds' = \frac{1}{c} \int_{\mathcal{C}} ds' \times \frac{\vec{r}' - \vec{r}}{|\vec{r}-\vec{r}'|^3}$$

Biot-Savart Formel

### 9.2 Progression durch $\infty$ dicken Draht



wie Prof. ist  $\mathcal{B}(\vec{r})$  auf  $\vec{e}$ -Achse?

$$\text{mit } \vec{r}' = R \begin{pmatrix} \cos \varphi \\ \sin \varphi \\ 0 \end{pmatrix} \Rightarrow \frac{d\vec{r}'}{d\varphi} = \vec{e}_\varphi = R \begin{pmatrix} -\sin \varphi \\ \cos \varphi \\ 0 \end{pmatrix}$$

gegenst ist und  $\vec{r}' = \vec{e} \vec{e}_3$   $\Rightarrow \vec{r}' - \vec{r} = \begin{pmatrix} -R \cos \varphi \\ -R \sin \varphi \\ 0 \end{pmatrix}$ ,  $|\vec{r}' - \vec{r}| = \sqrt{R^2 + \vec{e}^2}$

$$\text{es gilt } \frac{d\vec{r}'}{d\varphi} \times (\vec{r}' - \vec{r}) = d\varphi \begin{pmatrix} \vec{e}_1 \\ -R \sin \varphi \quad \vec{e}_2 \\ -R \cos \varphi \quad 0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 2R \cos \varphi \\ 2R \sin \varphi \\ 0 \end{pmatrix} = R^2 \begin{pmatrix} \sin^2 \varphi + \cos^2 \varphi \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}$$

stabile Punkte

$\Rightarrow \vec{B}(\vec{e} \vec{e}_3) = \frac{1}{c} \int_0^{2\pi} d\varphi \frac{1}{(R^2 + \vec{e}^2)^{3/2}} \begin{pmatrix} \vec{e} \cos \varphi \\ \vec{e} \sin \varphi \\ 0 \end{pmatrix}$

wie sehn die Punkte von "wichtig" aus?



$\Rightarrow$  kann alg. Polarko.  $\begin{pmatrix} \vec{r} \\ \vec{e} \end{pmatrix}(\varphi) = \int \frac{d^2 \vec{r}'}{|\vec{r}-\vec{r}'|^2} \begin{pmatrix} \vec{e} \\ \vec{e} \end{pmatrix}(\varphi')$

durch Taylor-Entwicklung in  $\vec{r}'$  vereinfachen

$$\begin{aligned} \bullet \text{ zur Erinnerung: } f(x+\varepsilon) &= f(x) + \varepsilon f'(x) + \frac{\varepsilon^2}{2!} f''(x) + \frac{\varepsilon^3}{3!} f'''(x) + \dots \\ &= \underbrace{e^{\varepsilon \partial_x}}_{\text{exponentielles}} \cdot f(x) \end{aligned}$$

$$\bullet \frac{1}{|\vec{r}-\vec{r}'|} = e^{-\vec{r}' \cdot \vec{\nabla}} \frac{1}{\vec{r}} = \frac{1}{\vec{r}} - \underbrace{\vec{r}' \cdot \vec{\nabla} \frac{1}{\vec{r}}}_{\text{L}} + \frac{1}{2} (\vec{r}' \cdot \vec{\nabla}^2) (\vec{r}' \cdot \vec{\nabla}) \frac{1}{\vec{r}} = \dots$$

$$\begin{aligned} &= x_i' \partial_{x_i} \left( (x_1)^2 + (x_2)^2 + (x_3)^2 \right) \frac{1}{\vec{r}} = -x_i' \frac{x_i}{r^3} = -\frac{x_i^2}{r^2} \\ \text{und } \partial_j \partial_k \frac{1}{\vec{r}} &= \delta_{jk} \left( -\frac{x_k}{r^3} \right) = -\frac{\delta_{kk}}{r^3} + 3 \frac{x_k x_k}{r^5} \\ &= \frac{1}{r} + \frac{\vec{r}' \cdot \vec{r}}{r^3} + \frac{1}{2r^5} \left( 3(\vec{r}' \cdot \vec{r})^2 - r^2 r'^2 \right) + \mathcal{O}\left(\frac{1}{r^4}\right) \end{aligned}$$

lasse nun die  $\frac{1}{|\vec{r}-\vec{r}'|}$  - Entwicklung als Summe über Produkte  $\Rightarrow$  alle  $\vec{r}$ -Abhängige vere Integral ( $m \neq j' \dots$  etc.).

$$\frac{1}{|\vec{r}-\vec{r}'|} = \frac{1}{r} + \sum_{i=1}^3 \frac{x'_i}{r^3} x'_i + \sum_{j,k}^3 \frac{1}{2r^5} (x'_j x'_k - \frac{1}{3} r^2 \delta_{jk}) 3 x'_j x'_k + O(\frac{1}{r^6})$$

$$= \frac{1}{r} + \sum_i \frac{x'_i}{r^2} x'_i + \sum_{j,k} \frac{1}{2r^5} (x'_j x'_k - \frac{1}{3} r^2 \delta_{jk}) (3 x'_j x'_k - r^2 \delta_{jk}) + O(\frac{1}{r^6})$$

erhält, da 0 unter  $\int \frac{1}{r^2}$

• das (statische) Skalarpotential ist dann

$$\phi(\vec{r}) = \frac{1}{c} \int_V \frac{d^3 r' c g(\vec{r}')}{|\vec{r}-\vec{r}'|}$$

$$= \frac{1}{r} \int_V \frac{d^3 r' g(\vec{r}')}{|\vec{r}-\vec{r}'|} + \frac{\vec{r}}{r^3} \cdot \underbrace{\int_V d^3 r' \vec{r}' g(\vec{r}')}_{= Q, \text{ Gesamtcharge}} +$$

(el.) Dipolmoment (elastisch Scherptlk.)

$$+ \frac{1}{2r^5} \sum_{j,k} (x'_j x'_k - \frac{1}{3} r^2 \delta_{jk}) \underbrace{\left( \int_V d^3 r' (3 x'_j x'_k - r^2 \delta_{jk}) g(\vec{r}') \right)}_{= Q_{jk}, \text{ Quadrupolmoment (elastisch Triptlk.)}} + O(\frac{1}{r^6})$$

höchste moment expression (da  $S_p(Q)=0$ )

Bem: •  $\sum_{j,k} x'_j x'_k Q_{jk} = \vec{P} \cdot Q_F$

- $Q_{jk}$  - Eigenwerte: speziell  $\sum_{i=1}^3 Q_{ii} = 0$

symmetrisch  $Q_{ij} = Q_{ji}$  ( $Q = Q^\top$ )

$\Rightarrow \exists$  Hauptachs., Eigenwerte  $Q_1 + Q_2 + Q_3 = 0$  füllt Symmetrie:  $Q_1 = Q_2 = -\frac{1}{2} Q_3$

$B_{SL}$

$$(geladene Trichterfläche) \quad g(\vec{r}) = S(r-R) \underset{c \text{ const.}}{\approx} \sin^2 \theta$$

$$\Rightarrow Q = \sigma \cdot 2\pi R^2 \int_{-1}^1 d\alpha (1-\alpha^2) \frac{g(\vec{r})}{\sqrt{3}} \quad (\text{Kugelrand, } \alpha = -\cos \theta)$$

$$\Rightarrow \vec{P} = \vec{0} \quad \text{wegen } g(\vec{r}) = g(-\vec{r})$$

$B_{SL}$  (4 Quadranten  $\neq$ )

$$\text{aus Symmetriehalben gilt } Q_{11} = Q_{22} = Q_{33}$$

oder  $Q_{\text{tot}} = Q_{11} + Q_{22} + Q_{33} \stackrel{!}{=} 0 \Rightarrow Q_{11} = 0 \quad (!)$

$B_{SL}$  (4 Quadranten  $\neq$ )

$$\begin{aligned} Q_{11} &= \frac{q}{a} \oplus \quad g(\vec{r}') = q \left[ \delta\left(\vec{r}' - \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ a \end{pmatrix}\right) - \delta\left(\vec{r}' - \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ -a \end{pmatrix}\right) \right. \\ &\quad \left. + \delta\left(\vec{r}' + \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ a \end{pmatrix}\right) - \delta\left(\vec{r}' + \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ -a \end{pmatrix}\right) \right] \\ Q_{22} &= \frac{q}{a} \ominus \quad Q = q - q + q - q = 0 \\ \vec{P} &= \vec{0} \quad \text{wegen } g(\vec{r}') = g(-\vec{r}') \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} (Q_{11}) &= q a^2 \left[ \left( 3 \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}_j \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}_k - 3 \delta_{jk} \right) - \left( 3 \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}_j \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}_k - 3 \delta_{jk} \right) \right. \\ &\quad \left. + \left( 3 \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}_j \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}_k - 2 \delta_{jk} \right) - \left( 3 \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}_j \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}_k - 2 \delta_{jk} \right) \right] \\ &= 12 q a^2 \begin{pmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \end{aligned}$$

(Dipol)  $\neq$  bei  $\vec{r}_+$ ,  $\neq$  bei  $\vec{r}_-$

$$\begin{aligned} g_{SL} &= \frac{1}{r} \int_V \frac{d^3 r' c g(\vec{r}')}{|\vec{r}-\vec{r}'|} \\ &= Q, \text{ Gesamtcharge} \quad \vec{P} = \frac{1}{r^3} \cdot \left( \int_V d^3 r' \vec{r}' g(\vec{r}') \right) - \delta(\vec{r}' - \vec{r}_+) - \delta(\vec{r}' - \vec{r}_-) \\ Q &= q - q = 0 \\ \vec{P} &= \vec{0} \end{aligned}$$

(allg.: bei  $Q=0$  steht man aus vor der Entfernung einer oder mehreren Ladungen - ergibt wie will die Ladungswert)

$B_{SL}$  (keine symm. Laddungsdichte)  $\quad g(\vec{r}') = g(1/\vec{r}')$

$$Q = \int g \neq 0$$

$$\vec{P} = \int_V d^3 r' \vec{r}' g(1/\vec{r}') = \int_V d^3 r' \frac{1}{2} \left[ \underbrace{\vec{r}' \cdot \vec{g}(1/\vec{r}')}_{\text{Satzf. } \vec{r}' \rightarrow -\vec{r}'} + \underbrace{\vec{r}' \cdot \vec{g}(1/\vec{r}')}_{\text{Satzf. } \vec{r}' \rightarrow -\vec{r}'} \right] = \vec{0}$$

$$Q_{j \neq k} = \int_V d^3 r' \cdot 3 x'_j x'_k g(1/\vec{r}') = \int_V d^3 r' x'_j \frac{1}{2} \left[ x'_k g(1/\vec{r}') + x'_k g(1/\vec{r}') \right] = 0$$

Satzf.  $x'_k \rightarrow -x'_k$

$$\Rightarrow Q_{jk} \text{ ist diagonal.}$$

§22 ( 3 Ladungsdichten auf Ebene = z-Achse )

$$\begin{aligned} Q &= q - 2q + q = 0 \\ \vec{P} &= q [ \vec{r}_0 - 2(\vec{r}_0 + \vec{z}) + (\vec{r}_0 + 2\vec{z}) ] = \vec{0} \end{aligned}$$

aus Symmetriegründen  $Q_{jkl}$  diagonal

$$\text{sowie } Q_{11} = Q_{22}$$

$$\text{wegen } \sum_i Q_{ii} + Q_{22} + Q_{33} = 0 \Rightarrow Q_{ii} = Q_{22} = -\frac{1}{2} Q_{33}$$

$$\begin{aligned} Q_{33} &= \int d^3 \vec{r}' \left( 3\varepsilon^2 - \frac{1}{r'}^2 \right) \delta(\vec{r}') \\ &= \int d^3 \vec{r}' \left( 2\varepsilon^2 - x'^2 - y'^2 \right) \delta(\vec{r}') \\ &\quad \text{(proportional zu } q - 2q + q = 0) \\ &= 2q \left( z_0^2 - 2(z_0 + \alpha)^2 + (z_0 + 2\alpha)^2 \right) = 4q\alpha^2 \end{aligned}$$

→ oben (S.103) hatten wir homogene Multipolmomente definiert;  
nun kann auch die Multipolordnung in Kugelfunktionen definiert werden, vgl. z.B. L.Jackson, §3, s. Formel (3.70).

Hier: Hauptgesetze (ohne Variation)

Kugelkoordinatensystem, Winkel  $\theta \in [0, \pi]$ ,  $\varphi \in [0, 2\pi]$



Kugelflächensymmetrische  $Y_{lm}(\theta, \varphi)$   
 $0, 1, 2, \dots, l \leq m \leq l$   
bilden eine orthogonale Basis von orthogonormalen Funktionen

d.h. Integrale (durch ... ) für  $f(\theta, \varphi)$   
als  $f(\theta, \varphi) = \sum_{l=0}^{\infty} \sum_{m=-l}^l a_{lm} Y_{lm}(\theta, \varphi)$   
darstellbar.

$$\begin{aligned} \text{Beispiel } Y_{00} &= \frac{1}{\sqrt{4\pi}} \\ Y_{10} &= \sqrt{\frac{3}{8\pi}} \cos \theta, \quad Y_{11} = \pm \sqrt{\frac{3}{8\pi}} \sin \theta e^{\pm i\varphi} \\ Y_{20} &= \sqrt{\frac{5}{16\pi}} \left( \frac{3}{2} \cos^2 \theta - \frac{1}{2} \right), \dots \end{aligned}$$

$$\text{d.h. } \int d\Omega \sin \theta d\varphi Y_{lm}^*(\theta, \varphi) Y_{l'm'}(\theta, \varphi) = \delta_{ll'} \delta_{mm'}$$

$$\begin{aligned} \text{für } |r'| &\gg \max_{\vec{r}' \in V} |r'| \quad \text{mit } q_{lm} = \sqrt{\frac{4\pi}{r'^2}} \int d^3 \vec{r}' |r'|^{-l} Y_{lm}^*(\theta', \varphi') g(\vec{r}') \quad [\text{Jackson (3.70)}] \\ \text{oder } \text{Multiplikativität } &f(\vec{r}) = \int \frac{d^3 \vec{r}' \delta(\vec{r}')}{|r - r'|} = \sum_{l=0}^{\infty} \sum_{m=-l}^l \frac{4\pi}{2r+1} \frac{1}{|r - r'|^{l+1}} Y_{lm}^*(\theta', \varphi') Y_{lm}(\theta, \varphi) \quad [\text{"partielle Separation"}] \end{aligned}$$

z.B. mit Plotteranfragen kann man die  $Y_{lm}$  erläutern:

→ sphärische und kugelige Dichte in QM: 2.8. H-Atom

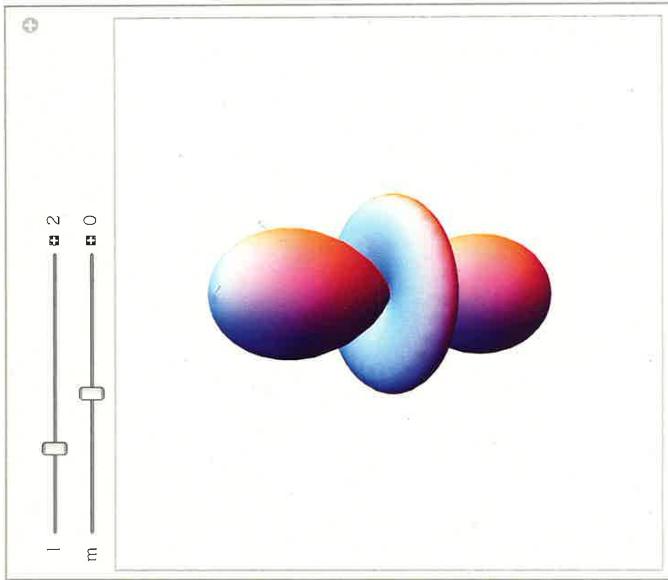
### ■ Kugelflächensymmetrische Funktionen $Y_{lm}$ - Visualisierung

In[1]:= (\*basic Mathematica command for  $Y_{lm}(\theta, \varphi)$  \*)  
 $SphericalHarmonicY[l, m, \theta, \varphi]$

$$\text{Out}[1]= \frac{1}{4} \sqrt{\frac{5}{\pi}} (-1 + 3 \cos[\theta])^2 = Y_{2,0}(\theta, \varphi)$$

In[6]:= (\*Visualisierung\*)

```
Manipulate[SphericalPlot3D[Abs[SphericalHarmonicY[l, m, \theta, \varphi]], {\theta, 0, 2Pi}, {phi, 0, 2Pi}, Mesh -> False, Axes -> False, SphericalRegion -> True, Boxed -> False], {{l, 2, "1"}, 0, 7, 1, Appearance -> "Labeled"}, {{m, 0, "m"}, -l, l, 1, Appearance -> "Labeled"}]
```



- betrachte nun das (stabile) Vektorpotential

(Magnostatik),  $\mathcal{E} = 0$ ,  $\vec{J}$  in Endlichen (z.B. in  $V$ ),  $r = |\vec{r}| \rightarrow \infty$

$$\begin{aligned}\vec{A}(\vec{r}) &= \frac{1}{c} \int \frac{d^3 \vec{r}'}{1 - \vec{r} \cdot \vec{r}'} \vec{f}(\vec{r}') \\ &= \frac{1}{cr} \underbrace{\left( d^3 \vec{r}' \cdot \vec{f}(\vec{r}') \right)}_{\text{①}} + \sum_{j=1}^3 \frac{x_j}{cr^3} \int d^3 \vec{r}' x'_j \vec{f}(\vec{r}') + \mathcal{O}\left(\frac{1}{r^3}\right) \quad \text{②}\end{aligned}$$

$$\text{① nach oben: } \vec{x}_j + \vec{V}_j \vec{x}_j = 0 \quad \text{zu } \vec{f} \text{ hat keine Quelle.} \\ (\text{Kontinuitätsgr.)} \quad \text{Strömung geschlossen}$$

$$\Rightarrow \text{Drehmoment} = 0$$

per Rechnung: wähle  $V$  groß genug, so dass  $\vec{f}(\vec{r}) \Big|_{r \rightarrow \infty} = \vec{0}$

$$\begin{aligned}\Rightarrow 0 &= \int_V d^3 \vec{r} \cdot \vec{f}(\vec{r}) f(\vec{r}) \quad \text{für beliebig } f(\vec{r}) \\ (\text{SvGauss}) \Rightarrow &\int_V d^3 \vec{r} \cdot \vec{\nabla} \cdot (\vec{f}(\vec{r}) f(\vec{r})) \\ \pm \int_V d^3 \vec{r} \left\{ (\vec{\nabla}_{\vec{f}}) f + \vec{f} \cdot \vec{\nabla} f \right\} &= \int_V d^3 \vec{r} \vec{f} \cdot \vec{f}(\vec{r}) \cdot \vec{\nabla} f(\vec{r}) \\ &= 0, \text{ Kons. r.o.}\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\text{wähle f weiter z.B. } f(\vec{r}) = x_1 &\Rightarrow 0 = \int_V d^3 \vec{r} \vec{f} \cdot \vec{f}(\vec{r}) \cdot \vec{e}_1 \\ (\text{analog für } f = x_2, f = x_3) &= \int_V d^3 \vec{r} \delta_{ij}(\vec{r})\end{aligned}$$

$$\Rightarrow \text{magnetisches Dipolfeld: } \quad \text{③} = \int_V d^3 \vec{r} \vec{f}(\vec{r}) = 0$$

"es gibt keine magnetische Monopole"

$$\begin{aligned}\text{② wähle nun } f(\vec{r}) = x_i x_j \\ \Rightarrow \vec{f} \cdot \vec{\nabla} f(\vec{r}) &= \sum_{i,j=1}^3 \delta_{ij} \partial_i x_j = \sum_i \delta_{ii} (x_i x_j + \delta_{ij} x_k) = \delta_{kk} x_j + \delta_{jj} x_k \\ \Rightarrow \text{②} = \int_V d^3 \vec{r} x_i \vec{f}(\vec{r}) &= \sum_{i=1}^3 \vec{e}_i \int_V d^3 \vec{r} \frac{d x_i}{x_i} = \frac{1}{2} \left\{ \int d x_i + \frac{\partial}{\partial x_i} \int d x_i - \delta_{ii} x_k \right\} \\ &= \sum_{i=1}^3 \frac{\vec{e}_i}{2} \int_V d^3 \vec{r} \left\{ \delta_{kk}(\vec{r}) x_j - \delta_{ii}(\vec{r}) x_k \right\}\end{aligned}$$

es gilt  $\sum_{i,j} \delta_{ij} = \left( \sum_{i,m} \delta_{im} - \sum_{j,m} \delta_{jm} \right) \delta_{mn} x_n \quad \left( \sum_{i,j} \delta_{ij} \right)$

$$\begin{aligned}&= \sum_{i,j} \delta_{ij} \sum_{i,m} \delta_{im} \delta_{jn} \\ &= \sum_{i,j} \delta_{ij} (\vec{f} \times \vec{r})_i = \varepsilon^{kij} (\vec{r} \times \vec{f})_i \\ \Rightarrow \vec{A}(\vec{r}) &= \frac{1}{cr} \cdot \vec{0} + \sum_{j=1}^3 \frac{x_j}{cr^3} \sum_{i=1}^3 \frac{\vec{e}_k}{2} \int_V d^3 \vec{r} \varepsilon^{kij} \sum_{i=1}^3 \varepsilon^{lij} (\vec{r} \times \vec{f})_i + \dots \\ &= \frac{1}{2c} \int_V d^3 \vec{r} (\vec{r} \times \vec{f}(\vec{r})) \times \frac{\vec{r}}{r^3} + \mathcal{O}\left(\frac{1}{r^3}\right) \\ &\quad \stackrel{\text{magnetisches Dipolmoment}}{=} \quad \Rightarrow \text{s. und Ü48}\end{aligned}$$

daraus folgt

$$\begin{aligned}\vec{B}(\vec{r}) &= \vec{\nabla} \times \vec{A}(\vec{r}) = \sum_{i=1}^3 \vec{e}_k \varepsilon^{kij} \partial_i A_{lj} = \varepsilon \text{ sinn } m_p \frac{x_n}{r^3} \\ &= \sum_{i,j} \vec{e}_k \left( \delta_{ki} \delta_{jn} - \delta_{kj} \delta_{in} \right) m_p \partial_i \frac{x_n}{r^3} = \frac{\delta_{kn}}{r^3} - x_n \frac{3 x_i}{r^5} \\ &= \sum_{i,j} \vec{e}_k \left( \frac{3}{r^3} x_{ji} - \frac{1}{r^3} x_{il} - m_p \frac{3 x^2}{r^5} + \frac{3}{r^5} x_{il} \frac{m_p}{r^3} \right) \\ &= \frac{1}{r^5} \left( 3 \vec{r} (m_p \vec{r}) - r^2 \vec{m} \right)\end{aligned}$$

Bem.: vgl. dies mit elektrischem Dipolfeld:

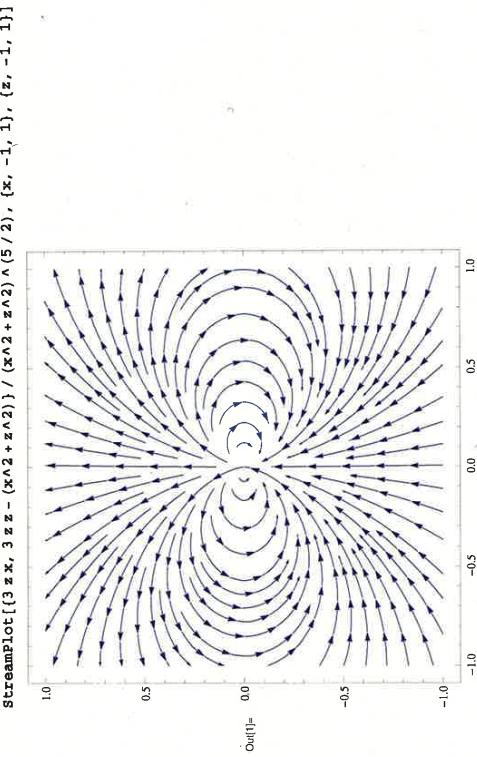
$$\begin{aligned}\vec{E}(\vec{r}) &= -\vec{\nabla} \phi - \vec{A} \quad \text{d. Dipolmoment} \\ &= -\vec{\nabla} \left( \frac{Q}{r} + \frac{\vec{r} \cdot \vec{p}}{r^3} + \frac{\vec{r} \cdot \vec{q}}{2r^5} + \dots \right) \\ &\ni -\vec{\nabla} \frac{\vec{r} \cdot \vec{p}}{r^3} = -\partial_i \frac{\vec{r}_i \cdot \vec{p}}{r^3} = \left( -\frac{\delta_{ij} p_i}{r^3} + \frac{3}{r^5} \vec{p} \right) \vec{e}_i \\ &= \frac{1}{r^5} (3 \vec{r} (\vec{p}, \vec{r}) - r^2 \vec{p}) \\ \text{Dipol-Feldlinien } \vec{r} \cdot \vec{p} &= \rho \vec{e}_3, \quad \vec{m} = m \vec{e}_3 : \\ \begin{pmatrix} \vec{E}(\vec{r}) \\ B(\vec{r}) \end{pmatrix} &= \begin{pmatrix} \rho \\ -\vec{\nabla} \phi(\vec{r}) \\ \vec{B}(\vec{r}) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \rho \\ \vec{B} \times \vec{A}(\vec{r}) \\ \vec{B}(\vec{r}) \end{pmatrix} \quad \text{z.B. um } \vec{r} \text{-Achse rotende homogen (Dipolfeld) und. dagegen}\end{aligned}$$

## 2.8. mit Feldmethode:

Visualisierung des Dipolfeldes im 3D Raum anhand

### Dipol-Felder

Int[1]:= (\*Voxi Seite 108 unten: Dipol auf z-Achse, Plot zB in x-z Ebene (y=0\*)\*)



## 9.2 Lienard-Wiechart Potentiale

→ "erster Blick" auf  $t - \frac{r-r'}{c}$  in ret. Bot.

→ typisch Anwendung: eine/mehrere lange Partikelbahnen

⇒ 2.8. "Synchronisationsbahnen" (s. unten, § 9.4)

(ultraradiativistisch)  $e^-$  in  $\vec{B}$ -Field

z.B. in Besselemission / Plasmon / Antiprotonen  
emittierte Strahlung ist wichtig! Urzelle  
für 2.8. Festkörperphysik, Biologie

betrachte eine Partikelbahn ( $q$ ) auf  $B$ achse  $\vec{r}_0(t)$

$$\Rightarrow \text{Längsdichte : } \left( \frac{c_S}{f} \right) = c_F \delta\left(\vec{r} - \vec{r}_0(t)\right) \left( \frac{1}{\beta(t)} \right) \\ \text{Strömdichte} \\ (\text{s. § 6.1, § 7.6})$$

$$\Rightarrow \text{retardierte} \\ \text{Polarisit. : } \left( \frac{\phi(\vec{r}, t)}{\vec{A}(\vec{r}, t)} \right) = q \int \frac{d^3 r'}{|r - r'|} \delta\left(r' - \vec{r}_0(t - \frac{r-r'}{c})\right) \left( \frac{1}{\beta(t - \frac{r-r'}{c})} \right) \\ (\text{s. § 8, § 9.5})$$

### Kräfte und Dipole

$$\rightarrow \text{Lorentzkraft} (\text{vgl. § 6, § 7.4}) \quad \vec{F} = q \vec{E} + \frac{1}{c} q \vec{v} \times \vec{B} \\ \rightarrow q \vec{E} + \frac{1}{c} \vec{J} \times \vec{B}$$

$$\rightarrow \text{Kräfte und Dipole} \quad \vec{F} = q \vec{E} + \frac{1}{c} q \vec{v} \times \vec{B}$$

Bem.: •  $\vec{r}, t$  sind hier fest

•  $\vec{r}'$  sucht Raum ab und findet S-Zelle bei  $\vec{r}' = \vec{r}_1$ :  
 $\vec{r}_1 - \vec{r}_0 \left( t - \frac{|\vec{r} - \vec{r}_1|}{c} \right) = 0$

•  $\vec{r}_1$  ist ein spezielles  $\vec{r}_0(\dots)$ ,  $\vec{r}_1 = \vec{r}_0(t_r)$

$$\Rightarrow \vec{r}_0(t_r) - \vec{r}_0 \left( t - \frac{1}{c} |\vec{r} - \vec{r}_0(t_r)| \right) = 0$$

$$\Rightarrow t_r = t - \frac{1}{c} |\vec{r} - \vec{r}_0(t_r)|, \quad \text{retardierte Zeit} \\ \equiv |\vec{R}(t_r)| = R(t_r)$$

die frühere Zeit, in der die  $t$ -Beobachtung verursacht wurde

- Moment aufnehmen  
(zur Zeit  $t$ )
 

graphisch lösen

“mehr als eine Lsg möglich?  
dann müsste Größe der Abstand > 1 sein,

$$\partial_{t_r} \left( -\frac{1}{\varepsilon} R(t_r) \right) = -\frac{1}{\varepsilon} \frac{1}{2 R(t_r)} 2 \vec{R}(t_r) \left( -\frac{\dot{r}_0}{\varepsilon}(t_r) \right) = \frac{\vec{R}}{R} \cdot \vec{\beta}(t_r)$$

< 1 falls  $|\vec{\beta}| < 1$  : nichts schneller als  $c$ ; nem

$\Rightarrow$  falls  $|\vec{\beta}| < 1$  : nichts schneller als  $c$ ; nem

müssen nun das Integral auswerten:

$$\vec{r}' \text{ male } \vec{r}_1 : \quad \vec{r}' = \vec{r}_1 + \vec{\varepsilon} \quad , \quad d^3 \vec{r}' = d^3 \vec{\varepsilon}$$

$$|\vec{r}-\vec{r}'| = |\vec{r}-\vec{r}_1-\vec{\varepsilon}| = |\vec{R}-\vec{\varepsilon}|$$

$$\delta - \text{Lag.} = \vec{r} = \vec{r}_1 + \vec{\varepsilon} - \vec{r}_0(t - \frac{1}{c} |\vec{R}-\vec{\varepsilon}|)$$

$$= \sqrt{\vec{R}^2 + \vec{\varepsilon}^2 - 2\vec{R} \cdot \vec{\varepsilon}} = \sqrt{R \left( 1 - \frac{2\vec{R} \cdot \vec{\varepsilon}}{R^2} + \frac{\vec{\varepsilon}^2}{R^2} \right)}$$

$$\approx R - \frac{\vec{R} \cdot \vec{\varepsilon}}{R} + \theta(\varepsilon)$$

$$= \vec{r}_1 + \vec{\varepsilon} - \vec{r}_0(t - \frac{1}{c} |\vec{R}-\vec{\varepsilon}|) - \vec{r}_0(t_r) - \frac{1}{c} \frac{\vec{R} \cdot \vec{\varepsilon}}{R} + \theta(\varepsilon^2)$$

$$= \vec{\varepsilon} - \vec{\beta} \cdot c_{11} \quad \text{mit } c_{11} = \frac{\vec{R} \cdot \vec{\varepsilon}}{R \cdot \vec{\varepsilon}^2}$$

$$\Rightarrow \delta(\vec{\varepsilon}) = \delta(\gamma_{11}) \delta^{(2)}(\vec{\varepsilon}_\perp) \quad (\text{markiert in } \vec{R} \text{-Richtung geod.})$$

$$= \delta \left( \varepsilon_{11} \left[ 1 - \frac{\vec{R} \cdot \vec{\beta}}{R} \right] \right) \delta^{(2)} \left( \vec{\varepsilon}_\perp - \vec{\beta} \cdot \vec{\varepsilon}_{11} \right) = 0 \quad \text{wegen ortho. } \delta \text{-fkt}$$

$$= \frac{1}{[1 - \beta_{11}]} \delta^{(3)}(\vec{\varepsilon})$$

$$\Rightarrow \begin{pmatrix} \phi(\vec{r}, t) \\ \vec{A}(\vec{r}, t) \end{pmatrix} = \frac{q}{R - \vec{\beta} \cdot \vec{R}} \begin{pmatrix} 1 \\ \vec{\beta} \end{pmatrix}$$

$\vec{\beta} \quad \vec{\beta} \quad \vec{\beta}$   
(bei  $t_r$ )

Präsent also:

$$\begin{pmatrix} \phi \\ \vec{A} \end{pmatrix} = q \int d^3 \vec{r}' \frac{1}{| \vec{r} - \vec{r}' |} \delta(\vec{r}' - \vec{r}_0(t - \frac{c}{c} t')) \begin{pmatrix} 1 \\ \vec{\beta}(t - \frac{c}{c} t') \end{pmatrix}$$

um  $\vec{\beta}$  entfallen

$$= \frac{q}{R - \vec{\beta} \cdot \vec{R}} \begin{pmatrix} 1 \\ \vec{\beta} \end{pmatrix} \Big|_{t_r} \quad \text{wobei } t_r = t - \frac{1}{c} R(t_r)$$

Bem.: • für lange Ladungen gilt Conform wild mehr

• Fehler in  $(\frac{\phi}{A})$  ausrechnen? s. § 9.5

• Punktladung mit konstanter Geschwindigkeit

Sei:  $\vec{r}_0(t) = \vec{e}, vt$

$$\Rightarrow \vec{\beta}(t) = \vec{e}, \frac{vt}{c} \quad , \quad \vec{R}(t) = \vec{r} - \vec{e}, vt = \begin{pmatrix} x-vt \\ y \\ z \end{pmatrix}$$

bestimme retardierte Zeit:

$$t_r = t - \frac{c}{c} \sqrt{(x - vt_r)^2 + y^2 + z^2} \quad (s^2 = y^2 + z^2)$$

$$\dots \Leftrightarrow (1 - \beta^2)(x - vt_r) = x - vt + \beta \sqrt{(x - vt)^2 + (1 - \beta^2)s^2}$$

$$( \text{nur eine Lsg, da } t_r < t )$$

$$\Rightarrow R - \vec{\beta} \cdot \vec{R} = c(t - t_r) - \beta(x - vt)$$

$$= \frac{1}{\beta} \left[ (1 - \beta^2)(x - vt_r) - x + vt \right]$$

$$= \sqrt{1 - \beta^2} \sqrt{\frac{1}{1 - \beta^2} (x - vt)^2 + y^2}$$

$$\Rightarrow \begin{pmatrix} \phi \\ A \end{pmatrix} = \frac{q \delta^2}{\beta^2 (x - vt)^2 + y^2} \begin{pmatrix} 1 \\ \beta \end{pmatrix} \quad , \quad \text{wobei } \vec{A} = A_1 \vec{e}_1$$

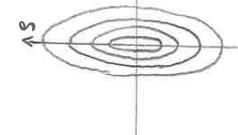
$$\beta = \frac{vt}{\sqrt{c^2 - v^2}} \geq 1$$

→ Aqui - f- Flächen,  $d' = \text{const.}$ :

$$\frac{(x - vt)^2}{1 - \beta^2} + y^2 = \text{const.}$$

$$\text{Sind Ellipsoide, } \frac{x^2}{a^2} + \frac{y^2}{b^2} + \dots = \text{const.}$$

(Conform waren Kreise)

→ Fazit: Phys. → Rel.-Theorie  $\rightarrow$  

### 9.3 Feldenergie

(Zur: "Energie im Feld")

→ fällt in der eum Welt "Energie" erhalten sein,  
dann folgt dies aus  $(\text{Max 1}), \dots, (\text{Max 4}), (\text{Max 5} = \vec{F}_L)$  (s. Postkarte, S. 74)

Versuchsanstellung: 

$$\frac{1}{2} C V^2 = 0$$

• Energie, was ist das? wie kann das vor spielen?

Berechnung:  $\cdot (U_0, \text{bekannt})$  ein. weniger  
und sehr nach, ob ... =  $\frac{1}{2} U_0^2$ .

• Mechanik:  $m \ddot{\vec{r}}^2 = \frac{1}{2} (\vec{E} + \vec{r} \times \vec{B}_0)^2$   $| \cdot \frac{d}{dt}$

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{m}{2} \ddot{\vec{r}}^2 \right) = q \vec{E} \cdot \vec{E} = \frac{\text{Kraft} \cdot \text{Weg}}{\text{Zeit}} = \frac{?}{?} - \frac{d}{dt} V(\vec{r}(t))$$

nun nun  
 $\equiv T$   $\begin{cases} \text{gegeben} \\ \int d^3 r \vec{v}^2 g \end{cases}$

man viele Teilchen in  $V$  mit mittl. Gesch.  $\vec{v}(\vec{r}, t)$

$$\underbrace{\frac{d}{dt} \frac{m}{2} \vec{v}^2}_{V} = T_V \quad \vec{E} \xrightarrow{\substack{\text{****} \\ \text{****} \\ \text{****}}} \vec{p} \quad \text{hier: } T_V \quad \text{nur auf}$$

$$\frac{d}{dt} T_V + \int d^3 r (-\vec{j} \cdot \vec{E}) = 0$$

nur

von den Teilchen vermittelte Arbeit

Zet. Vol.

• Elektromagnetisch: Max 2, (Max 4) sind Bezugsges.

$$-(\text{Max 4}): \vec{E}_0 - \vec{D} \times \vec{B} = -\frac{c}{\epsilon_0} \vec{p} \quad | \cdot \vec{E}$$

$$(\text{Max 2}): \vec{B}_0 + \vec{D} \times \vec{E} = \vec{0} \quad | \cdot \vec{B} \quad , \text{ addiere}$$

$$\frac{1}{c} (\vec{E} \cdot \vec{E} + \vec{B} \cdot \vec{B}) + \vec{B} \cdot (\vec{D} \times \vec{E}) - \vec{E} \cdot (\vec{D} \times \vec{B}) = -\frac{4\pi}{c} \vec{j} \cdot \vec{E} \quad | \cdot \frac{c}{4\pi}$$

②

$$\text{①} = \frac{1}{2} \frac{d}{dt} (\vec{E}^2 + \vec{B}^2)$$

$$\begin{aligned} \vec{D} \cdot (\vec{E} \times \vec{B}) &= \epsilon^{ijk} \partial_i E_j B_k = B_0 \epsilon^{ijk} \partial_i E_j + E_j \epsilon^{ijk} \partial_i B_k \\ &= B_0 \epsilon^{ijk} \partial_i E_j - E_j \epsilon^{ijk} \partial_i B_k \\ &= \vec{B} \cdot (\vec{D} \times \vec{E}) - \vec{E} \cdot (\vec{D} \times \vec{B}) = ② \end{aligned}$$

$$\Leftrightarrow \boxed{\frac{1}{2} \frac{1}{\epsilon_0} (\vec{E}^2 + \vec{B}^2)} + \vec{D} \cdot \frac{c}{4\pi} \vec{E} \times \vec{B} = -\vec{j} \cdot \vec{E}$$

Energie-Vektor  
Zet. Vol.

"Poynting-Theorem"

Bem. 1 • das heißt die Form der kontinuierlich  $\partial_t \mathcal{S} + \vec{\nabla} \cdot \vec{J} = 0$

(vgl. § 6.1, S. 76)

- daher könnte man von "Energie-Kontinuitätsz." sprechen
- dann wäre  $\mathcal{U} = \underline{\text{Energie-Dichte}}$  eines feldfreien Raumes
- $\vec{S} = \underline{\text{Energie-Flussdichte}}$  →

- invar. unter  $\mathcal{U} \rightarrow \mathcal{U} + \mathcal{U}_0(\vec{r})$ ,  $\vec{S} \rightarrow \vec{S} + \vec{D} \times \vec{C}$
- $\mathcal{U}_0, \vec{C}$  nicht beobachtbar (am besten phys. Wert)
- $\mathcal{U}_0, \vec{C}$  wird und bei feldfreiem Raum vorhanden sein
- $\mathcal{U}_0 = 0, \vec{C} = \vec{0}$  ist empfohlene Wahl

→ Interpretation der RHS?  
beobachte  $\int_V d^3 r \frac{1}{c} \vec{E} \cdot \vec{S}$ ,  $V$  zeitunabh.

$$\begin{aligned} \frac{d}{dt} \int_V d^3 r \mathcal{U} + \int_V d^3 r \vec{D} \cdot \vec{S} &= \underbrace{\int_V d^3 r (-\vec{j} \cdot \vec{E})}_{(\text{Max 2})} = \\ &= -\partial_t T_V, \quad \text{s. S. 113} \end{aligned}$$

= 0 falls  $\vec{S} = \vec{0}$  auf Oberfläche

$$\text{falls also } \vec{E}, \vec{B}, \vec{s}, \vec{t} \text{ ganz in } V \text{ sind:}$$

$$\Leftrightarrow \partial_t \left( \int_V d^3r \mathcal{U} + T_V \right) = 0$$

Bem: • existiert eine Gesamtenergierechnung  
in einer vollständigen Theorie erhalten.

Bsp (harmonische Ebene im Längs; vgl. §7, S. 92)

$$\vec{E} = E_0 \cos(\vec{k}_T \cdot \vec{r} - ct), \quad \vec{B} = \frac{c}{k} \times \vec{E}, \quad \vec{E}_0 \perp \vec{k}, \quad w = c k (V_{0x})$$

$$\Rightarrow \mathcal{U} = 2 \frac{1}{8\pi} E_0^2 \cos^2(\vec{k}_T \cdot \vec{r} - ct)$$

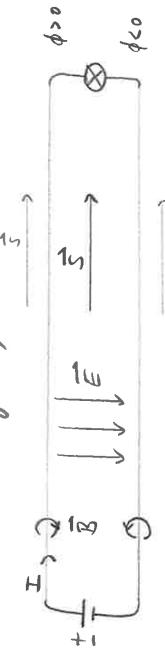
$$\vec{S} = \frac{c}{4\pi} \frac{\vec{k}}{k} E_0^2 \cos^2(\vec{k}_T \cdot \vec{r} - ct)$$

$$\Rightarrow \partial_t \mathcal{U} + \vec{B} \cdot \vec{S} = \frac{E_0^2}{4\pi} \left\{ -2\omega \cos \sin + \frac{c}{k} 2\omega^2 \cos \sin \right\}$$

$$= 0, \quad \text{Kontrollrechnung!}$$

(da alle Energie-Anteile mit  $c$  fließen,  
müsste " $\vec{r} = \vec{r}, \vec{v}$ " gelten:  $\vec{S} = \mathcal{U} \propto \frac{1}{k} \rightarrow \mathcal{U} = 0$ )

Bsp Energie-Gleichung von Volterra  
( $E_{tot}(t)$  ver nachlässigt)



Bem: • die  $\int_V [E-konst]$  auf S. 114 unten interpretieren wir so:  
die Energie  $\mathcal{U}$  ist ein Fehler  
dann soll dadurch "ausdrücken", dass  
Energie auf die gebundenen Teilchen übertragen wird (RHS)  
aber das um Energie durch die Oberfläche verloren geht ( $LHS_2$ ).

### • "potentielle Energie" ist ein Feld

→ will zeigen, dass  $\Phi \rightarrow$

zu entsprechend  $Sol_3$  U - Energie führt

behält alle statische Ladungsverteilung  $\mathcal{S}(\vec{r})$ ,

damit der potentielle E (ohne Parameter:  $\sum_{i,j} V(\vec{r}_i - \vec{r}_j)$ )

$$\frac{1}{2} \int d^3r \int d^3r' \frac{g(\vec{r}) g(\vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|} = \frac{1}{2} \int d^3r \int d^3r' \mathcal{S}(\vec{r}) \mathcal{S}(\vec{r}')$$

$$= \frac{1}{8\pi} \int d^3r \int d^3r' \phi(\vec{r}) \vec{D} \cdot \vec{E}$$

$$= -\frac{1}{8\pi} \int d^3r \int d^3r' \vec{E} \cdot \vec{D} \phi$$

$$(\vec{E} = -\vec{D} \phi - \vec{A}_c)$$

$$= \int d^3r \frac{1}{8\pi} \vec{E}^2, \quad \text{vgl. U-Anteil!} \neq$$

• dasselbe für statische Stromverteilung  $\vec{j}(\vec{r})$

$$\int d^3r \frac{1}{8\pi} \vec{B}^2 = \frac{1}{8\pi} \int d^3r \vec{B} \cdot (\vec{\nabla} \times \vec{B})$$

$$= \varepsilon^{ijk} B_i j_k \overset{(Pf)}{=} -\varepsilon^{ijk} B_i j_k A_k = +\varepsilon^{ijk} A_k j_k$$

$$= \frac{1}{8\pi} \int d^3r \vec{A} \cdot (\vec{\nabla} \times \vec{B})$$

$$= \frac{1}{2c} \int d^3r \vec{A}(\vec{r}) \cdot \vec{j}(\vec{r})$$

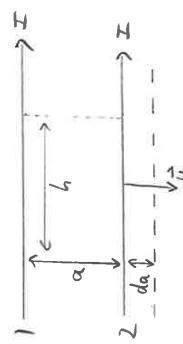
$$= \frac{1}{2} \int d^3r \int d^3r' \frac{\vec{j}(\vec{r}) \cdot \vec{j}(\vec{r}')}{c^2 |\vec{r} - \vec{r}'|} \quad (\text{Pax 4 benutzt, } \vec{i} = 0)$$

$$\quad (\text{rel. Pot eingesetzt})$$

$\vec{B} \rightarrow$  ziehen sich an (Gaußgesetz!).  
 $\vec{B} \rightarrow$  drücke Dichte (um da) ausander  
→ Arbeit ( $dE$ ) wird am System verrichtet.  
aber:  $|\vec{r} - \vec{r}'|$  wird größer

$\sim \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|}$  und kleiner, RHS und LHS, aber  $LHS \sim \vec{B}^2 \propto U$  und kleine! G?

(( • wie hat sich das Paradoxon auf S.116 verändert? )



① g in Draht 2 erfasst Lorentzfeld  $\vec{F}_L = \mu \frac{\vec{v}}{c} \times \vec{B}$

→ Dreitiefe erkennt siele an.

→ beim Ausseranteriorision (am da) wird siele verzerrt.

wo steckt die entsprechende Energie  $dE$ ?

$$\left( dE = |\vec{F}| \cdot da, \quad |\vec{F}| = \mu \frac{v}{c} B_1 \rightarrow \int dE = \frac{1}{c} h \vec{v} B_1 \right)$$

B-Feld von Draht, kein Abschluß:

$$\begin{aligned} B_1 &= \frac{2\pi I}{ca^2} \cdot h \cdot da \\ &= \frac{2\pi^2}{ca^2} \cdot h \cdot da \end{aligned}$$

② aber in Feldenergie  $(1 \sim \vec{B}^2 \sim \int \frac{dE}{1^2 - \vec{v}^2})$  wird siele größer

$$\Rightarrow dE_2 \sim \vec{B}^2 < 0 \quad (\text{und siele} = -dE)$$

es gilt aber weitere Bedingung:

③ während der Zeit  $dt = \frac{da}{a}$ , an der man den Draht 2

mit Geschwindigkeit  $\vec{v}$  um da verzerrt, wird auf  
g in Draht 2 eine zusätzliche Lorentz Kraft  $\eta \frac{a}{c} \times \vec{B}$

$$\Rightarrow dE_2 > 0 \quad (\text{und siele} = dE)$$

④  $\{ \dots \},$  ändert siele  $\vec{B}$

→  $\vec{B} \times \vec{E} \neq \vec{0}$  (wegen P.112)

und  $\eta \vec{E}$  beeinflusst Ladungen in Draht 1

$$\Rightarrow dE_2 > 0 \quad (\text{und siele} = dE)$$

$$dE = -dE + dE + dE, \quad \text{alles OK.}$$

→ und alle Manipulationen an Pax durchgespielt?

- am  $B_{\text{sp}} (P_{\text{ax4}}):$   $\vec{D} \cdot (P_{\text{ax4}}) \Rightarrow$  Kombinationsphysik. (§6.2, S.79)
- $\vec{D} \times (P_{\text{ax4}}) \Rightarrow$  Wellenphysik. (vgl. §3, S.92)
- $\vec{E} \cdot (P_{\text{ax4}}) \Rightarrow$  En.-Konti. (§9.3, S.113/114)
- $\vec{B} \times (P_{\text{ax4}}) \Rightarrow ?$
- $\vec{E} \times (P_{\text{ax4}}) \Rightarrow ?$

### Feldimpuls

$$\begin{aligned} \vec{B} \times & / \quad \vec{D} \times \vec{B} - \vec{E} \times \vec{E} = \frac{e_0}{c} \vec{J} & (\text{Pax 4}) \\ \vec{E} \times & / \quad \vec{D} \times \vec{E} + \vec{B} \times \vec{E} = \vec{0} & (\text{Pax 2}), \quad \text{während} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \vec{D}(\vec{B} \times \vec{B}) - \vec{B}(\vec{B} \times \vec{B}) &- \frac{1}{c} \vec{B} \times \vec{E} \\ + \vec{D}(\vec{E} \times \vec{E}) - \vec{E}(\vec{E} \times \vec{E}) + \frac{1}{c} \vec{E} \times \vec{B} &= \frac{e_0}{c} \vec{B} \times \vec{J} \\ \Leftrightarrow \frac{1}{c} \vec{E} \times \vec{B} + \vec{D}\left(\frac{1}{c} \vec{E}^2 + \frac{1}{c} \vec{B}^2\right) &= - \frac{e_0}{c} \vec{J} \times \vec{J} + (\vec{B} \cdot \vec{v}) \vec{B} + (\vec{E} \cdot \vec{v}) \vec{E} \\ (\text{wegen Pax, Pax 3}) &+ \vec{E}(\vec{B} \vec{B}) + \vec{E}(\vec{D} \vec{E}) \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \Leftrightarrow \frac{1}{c} \left( \underbrace{\frac{1}{c} \vec{E} \times \vec{B}}_{=\vec{S}}, \quad \text{S.5.114} \right) &+ \frac{1}{4\pi} \left\{ \vec{D} \frac{1}{c} (\vec{E}^2 + \vec{B}^2) - (\vec{E} \cdot \vec{v}) \vec{E} - \vec{E}(\vec{D} \vec{E}) - (\vec{B} \cdot \vec{v}) \vec{B} - \vec{B}(\vec{D} \vec{B}) \right\} \\ &= - \left( \vec{S} \vec{E} + \vec{J} \times \vec{B} \right) \\ (\text{Schreibe dies nun als (Vorzeichen und Konvention)}) & \stackrel{.}{=} \vec{f}_L \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{es gilt } \{ \dots \} &= \partial_i \left[ \frac{1}{2} (\vec{E}^2 + \vec{B}^2) \right] - E_i \partial_i E_j - E_j \partial_i E_i - B_i \partial_i B_j - B_j \partial_i B_i \\ &\stackrel{!}{=} \partial_i \left[ \delta_{ij} \frac{1}{2} (\vec{E}^2 + \vec{B}^2) - E_i E_j - B_i B_j \right] \\ &\stackrel{!}{=} -4\pi \partial_i T_{ij} \end{aligned}$$

⇒ s. A53

Paralleler Spannungsbau

→ Gesamtimpuls-Erhaltung einer vollständigen (em) Welt

Bem.: • lösse dies wieder als "Kontinuitätsflg.",

$$\text{dann könnte man } \frac{\tilde{E}}{c^2} = \frac{\text{Impuls-Dichte}}{\text{und}} \quad \text{und} \quad T_{ij} = \frac{\text{Impuls-Spannfläche}}{\text{nennen}}$$

- $\vec{F}_L$  auf der RHS ist die Lorentzkomponente;

berücksichtigt Zeitabhängigkeit der Impulsfläche oder "geladenen Partikel"

$$\begin{aligned} \text{es gilt } \vec{F}_P(\tau) &= \sum_{i=1}^3 T_{ii} = -\frac{1}{4\pi} \left[ \frac{3}{2} (\vec{E}^2 + \vec{B}^2) - \vec{E}^2 \cdot \vec{B}^2 \right] \\ &= -\frac{1}{8\pi} (\vec{E}^2 + \vec{B}^2) = -\alpha \end{aligned}$$

$$\Rightarrow U + \vec{F}_P(\tau) = 0$$

$$\begin{aligned} \text{z.B. (Ziffel) } \text{elektro stat. } \tau &= \begin{pmatrix} -u & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \\ \text{isotropes Licht } \tau &= \begin{pmatrix} -\frac{1}{3}u & 0 & 0 \\ 0 & -\frac{1}{3}u & 0 \\ 0 & 0 & -\frac{1}{3}u \end{pmatrix} \end{aligned}$$

- Luft-Wellen ist klein, da Impuls-Welle =  $\frac{\tilde{E}}{c^2}$

(aber z.B. Sonnenwind als Anteil? )

- ein Volumen Feld hat also den

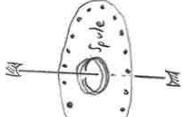
$$\text{Impuls } \vec{P}_V = \int_V d^3r \frac{1}{4\pi c} \vec{E} \times \vec{B}$$

und daher auch einen (Gesamt-)

$$\text{Drehimpuls } \vec{L}_V = \int_V d^3r \vec{r} \times \frac{\vec{E} \times \vec{B}}{4\pi c}$$

(( kann  $\vec{L}_V$  und weiter machen: "Feynman-Schreibe" -  
[The Feynman Lectures on Physics, Vol. 2, § 17.4] ))

- ref. Pof (§8, S. 95)

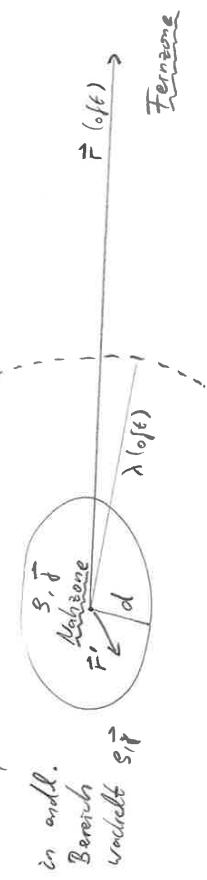


$$\begin{aligned} \vec{A}(\vec{r}, t) &= \frac{1}{c} \int \frac{d^3r'}{| \vec{r} - \vec{r}' |} (-1) \text{Im} \left( e^{-i\omega [t - \frac{1}{c} |\vec{r} - \vec{r}'|]} \vec{f}_0(\vec{r}') \right) \\ &= -\frac{i}{c} \text{Im} \left( e^{-i\omega t} \int d^3r' \frac{e^{i\omega |\vec{r} - \vec{r}'|}}{|\vec{r} - \vec{r}'|} \vec{f}_0(\vec{r}') \right), \quad k = \frac{\omega}{c} \\ &\equiv \vec{a}(\vec{r}) \end{aligned}$$

#### 9.4 (Aus-) Strahlung: Sender

→ wollen wieder eine Wirkung in den retardierten Potenzen haben aus §8 diskutieren:

"Sender-Physik":



$$\begin{array}{|c|c|c|c|} \hline \text{S} & & \text{d} & \lambda \\ \hline \text{TV-Sender} & 10 \text{ m} & \lambda = \frac{2\pi c}{\omega} = \frac{2\pi c}{\nu} = \frac{3 \cdot 10^8 \text{ m/s}}{1 \text{ MHz}} = 300 \text{ m} & 10^4 \text{ m} \\ \hline \text{Atom} & 10^{-10} \text{ m} & \lambda_{\text{grün}} = 5000 \text{ Å} = 500 \text{ nm} = 5 \cdot 10^{-7} \text{ m} & 1 \text{ m} \\ \hline \end{array}$$

betachte monochromatischen Sender:  $\vec{f}(\vec{r}, t) = \vec{f}_0(\vec{r}) \sin(\omega t)$

$$\begin{aligned} \text{Kraft: } \vec{g} &= -\vec{\nabla} \vec{f} = -\sin(\omega t) \vec{\nabla} \vec{f}_0(\vec{r}) \\ \text{(gg: } \vec{g}(\vec{r}, t) &= \vec{g}_0(\vec{r}) \cos(\omega t) \text{), } \quad \vec{g}_0(\vec{r}) = \frac{\vec{\nabla} \cdot \vec{f}_0(\vec{r})}{\omega} \end{aligned}$$

Strahle / weitere Vorgehnis: ref. Pot.  $\rightarrow \vec{A}; \vec{A} \Rightarrow \vec{B}; (\vec{g}_0(\vec{r}) \rightarrow \vec{E})$   
Schreibe  $\vec{f}(\vec{r}, t) = -\text{Im} \left( e^{-i\omega t} \vec{f}_0(\vec{r}) \right)$  (( $e^{i\omega t} = \cos x + i \sin x$ ))

- ref. Pof (§8, S. 95)

"Größenordnung"  
 • Nahzone:  $r \sim |\vec{r} - \vec{r}'| \sim \lambda$

121

$$\Rightarrow e^{i\vec{k}/|\vec{r}-\vec{r}'|} \approx 1$$

Felder folgen (der Störung) proportional, aber "ausgetilft"  
 haben strommodulierte Struktur

• Fernzone:  $d \ll \lambda \ll r \ll r'$  erlaubt folgende drei Näherungen:

$$(I) \quad \text{in } \vec{a}(\vec{r}) \quad , \quad \frac{1}{r^2 - r'^2} \rightarrow \frac{1}{r}$$

$$(II) \quad \text{in } \vec{a}(\vec{r}) \quad , \quad e^{i\vec{k}/|\vec{r}-\vec{r}'|} = e^{i\vec{k} \cdot [\vec{r} - \frac{\vec{r} + \vec{r}'}{2} + O(\frac{d^2}{r})]} \quad (\text{Taylor für } \vec{r}')$$

$$\vec{n} = \frac{\vec{r}}{r} = e^{i\vec{k} \cdot \vec{r}} \quad e^{-i\vec{k} \cdot \vec{r}'} \quad e^{i\vec{k} \cdot \frac{1}{2}(\vec{r} + \vec{r}')} \\ \text{Integrale über } O(d\vec{r}_1) \text{ unter der Integralgrenze } r' \text{ zu klein}$$

e-Reihe!

$$(III) \quad \partial_x \frac{e^{i\vec{k} \cdot \vec{r}}}{r} = \frac{1}{r} \partial_x e^{i\vec{k} \cdot \vec{r}} + e^{i\vec{k} \cdot \vec{r}} \frac{1}{r} \rightarrow \frac{1}{r} \partial_x e^{i\vec{k} \cdot \vec{r}}$$

$$(II), (III) \quad \vec{a}(\vec{r}) = \frac{e^{i\vec{k} \cdot \vec{r}}}{r} \left( \int d^3 r' \vec{p}_0(\vec{r}') \right)$$

$$\Rightarrow \vec{a}(\vec{r}) = \frac{e^{i\vec{k} \cdot \vec{r}}}{r} \sum_{l=0}^{\infty} \frac{1}{l!} (-i\vec{k})^l \int d^3 r' (\vec{n} \cdot \vec{r}')^l \vec{p}_0(\vec{r}')$$

$$\approx \frac{(i\vec{k})^l}{l!} \int d^3 r' \vec{p}_0(\vec{r}') + \frac{e^{i\vec{k} \cdot \vec{r}}}{r} \frac{(-i\vec{k})}{r} \int d^3 r' (\vec{n} \cdot \vec{r}') \vec{p}_0(\vec{r}') + \dots$$

$$(\text{Kugelstelle}) \quad = \vec{a}_1 = \vec{a}_2$$

Rem: • diese Entwicklung: Multipoleschaltung

- all.  $\frac{e^{i\vec{k}/|\vec{r}-\vec{r}'|}}{|\vec{r}-\vec{r}'|}$  nach Kugelflächenfeld. entwickeln:

S. 28 [Jackson, § 16]

$$\frac{e^{i\vec{k}/|\vec{r}-\vec{r}'|}}{4\pi/|\vec{r}-\vec{r}'|} = i\vec{k} \sum_{l=0}^{\infty} \delta_l(\vec{k} \cdot \vec{r}') h_l^{(1)}(k_r) \sum_{m=-l}^l Y_{lm}(\theta', \varphi') Y_{lm}(\theta, \varphi)$$

((sphärische Bessel-Funktionen))

(vgl. S. 105/106)

122

$\vec{p}_0$ : Dipolstrahlung (E1-Störung, Hartes Scher-Dipol)

$\equiv \vec{a}_1 - \text{Anteil}$

$$\text{bekannt } \int d^3 r \vec{p}_0(\vec{r}) = \int d^3 r (\vec{p}_0 \cdot \vec{\hat{r}}) \vec{\hat{r}} = - \int d^3 r \vec{r} = - \omega \int d^3 r \vec{r} g_0(\vec{r}) \stackrel{\text{PI, Bondi}}{=} - \omega \vec{p}_0 \quad \vec{p}_0 = \text{Dipolmoment} \quad (\text{vgl. § 9.1, S. 103})$$

$$\Rightarrow \vec{A} = \underbrace{\frac{i\vec{k}}{c} \vec{p}_0}_{\text{Nahreg. (II)}} \text{Im} \left( e^{-i\vec{k} \cdot \vec{r}} \right)$$

$$\Rightarrow \vec{B} = \underbrace{\vec{B} \times \vec{A}}_{\text{Nahreg. (III)}} \leftarrow \text{Im} \left( \frac{e^{-i\vec{k} \cdot \vec{r}}}{r} \vec{B} e^{i\vec{k} \cdot \vec{r}} \right) \times \vec{p}_0$$

(Nahreg. an Kugelflächen.)  $= \vec{e}_r \partial_r e^{i\vec{k} \cdot \vec{r}} = i\vec{k} \cdot \vec{n} e^{i\vec{k} \cdot \vec{r}}$

$$\text{Im}(i\vec{k} \cdot \vec{n}) = a = \Re(a_{\text{eff}})$$

$$= k^2 \vec{n} \times \vec{p}_0 \quad \Re \left( \frac{e^{i\vec{k} \cdot \vec{r}} - e^{-i\vec{k} \cdot \vec{r}}}{r} \right) = k^2 \vec{n} \times \vec{p}_0 \frac{\cos(kr - \omega t)}{r}$$

$$\Rightarrow (\text{Fern 4}): \quad \vec{E} = c \vec{B} \times \vec{B} - \underbrace{\frac{i\vec{k} \cdot \vec{n}}{c} \partial_t}_{\text{Terme}}$$

$$\hookrightarrow \Re(a_{\text{eff}}), \quad \vec{B} \leftarrow \frac{i\vec{k} \cdot \vec{n}}{c} \partial_t = \frac{i\vec{k} \cdot \vec{n}}{-i\omega} \partial_t$$

$$\Rightarrow \vec{E} = c \frac{k}{\omega} \vec{n} \times \vec{B} = \vec{B} \times \vec{n}$$

$$\text{also: } \vec{p}_0 \uparrow \vec{n} \quad \vec{B} \leftarrow \vec{B} \times \vec{n}$$

↑

Widmann: wie elektro. Welle (§ 7, S. 92)

Stapel  $\sim \frac{1}{r}$ , weil Energien  $\sim \text{Feld}^2$  (vgl. § 9.3, S. 114)  
 nichts wird in  $\vec{p}_0$ -Richtung abgespalten (wegen  $\propto$ )

## Bsp: $E1-$ und $E2-$ Strahlung

$$\vec{a}_2 = -it \frac{eikr}{r^2} \int d^3r' (\vec{r}\vec{r}') \vec{b}_0(\vec{r}'),$$

(nach §9.1, S. 107, Term ②  
nun aber  $\vec{b}_0 \neq 45^\circ \neq 0$ )

$$= c\vec{m}_0 \times \vec{r} - \frac{c}{2} \int d^3r' [\vec{r}' \cdot (\vec{n} \cdot \vec{r}')] \vec{b}_0(\vec{r}')$$

(nach §9.1, S. 107, Term ②  
mag. Dipolstrahlung el. Quadrupolstrahlung  
(E1)  $\oplus$  (E2)  $\ominus$ )

$$= c\vec{m}_0 \times \vec{r} - \frac{c}{2} \frac{1}{3} (\mathcal{D} \vec{r} + (\int d^3r' r'^2 b_0(r') \vec{r}))$$

(nach §9.1, S. 108)

Par: bad Antenne.  $\vec{m}_0 = \frac{1}{2c} \int d^3r' \vec{r} \times \vec{b}_0(\vec{r})$ , s. S. 108

Par: bad Antenne (D1), (E2) sind  $\mathcal{O}(\frac{1}{r})$ . (E1)

- Radial: statisch Multipole :  $\frac{1}{r^{l+1}}$  entstehen.
- Statischer Multipole :  $e^{i\theta/r}$  entstehen.

### allg. Sender

ist Superposition monochromatischer Sender

entl. Phasorrelation  $\cos(\omega t) = \sin(\omega t + \frac{\pi}{2})$  etc.

$$\vec{f}(\vec{r}, t) = \int \frac{d\omega}{2\pi} \tilde{\vec{f}}(\vec{r}, \omega) e^{-i\omega t}$$

$\Rightarrow$  Energieverlust des Teilchens - pro Zeit und Raumvolumen  $d\Omega$

$$\frac{d^2E}{(dt_r)d\Omega} = R^2 (1 - \vec{n} \cdot \vec{B}) |\vec{S}|^2 = \frac{R^2}{4\pi c} \frac{\{ \vec{n} \times (L \vec{n} - \vec{B}) \}^2}{(1 - \vec{n} \cdot \vec{B})^2}$$

Bsp Bremsstrahlung :

$$\frac{d^2E}{dt_r d\Omega} = \frac{2^2}{4\pi c^3} |\vec{r}_0(t_r)|^2 \frac{\sin^2 \theta}{(1 - \beta \cos \theta)^5}$$

a)  $t_r = 0$  

$\Rightarrow \vec{B} \times \vec{v} = 0$  

## 9.5 Beschleunige Partikel

$\Rightarrow$  Erinnerung: §9.2, Lienard-Wiechert Potentiale

Par (Plauder) auf beiden  $\vec{r}_0(t)$  (( $\vec{\beta}(t) = \frac{d}{dt} \vec{r}_0(t)/c$ ))

$$\Rightarrow \left( \frac{d}{dt} \right)_{\vec{r}, t} = \frac{q}{R - \vec{R}/\vec{\beta}(t_r)} \begin{pmatrix} 1 \\ \vec{\beta}(t_r) \end{pmatrix}, \quad \vec{R} = \vec{r} - \vec{r}_0(t_r), \quad t_r = t - R/c$$

Felder zu diesen Potentiale?

mittels  $\partial_t = t'_r \partial_{t_r}, \quad t'_r = 1 - \frac{1}{c} \frac{\partial}{\partial \vec{r}} | \vec{R} | = 1 - \frac{1}{c} \frac{t'_r}{R} \cdot (-c \vec{\beta}(t_r))$

$$\Leftrightarrow t'_r = \frac{1}{1 - \vec{n} \cdot \vec{\beta}}, \quad \vec{n} = \frac{\vec{R}}{R}$$

erhält man  $\vec{n} = \frac{1}{t'_r - \beta} \quad \left| \begin{array}{l} \vec{E} = q \frac{1}{t'^2 (1 - \vec{n} \cdot \vec{B})^3 R^2} \\ \vec{B} = (\text{ähnlich}) \end{array} \right. \quad \begin{array}{l} \text{keine Strahlung} \\ + \quad \vec{n} \times \vec{E}_{\text{Strahlung}} \end{array}$

(( check? z.B.  $\vec{E}$  für  $\vec{r}_0(t) = \vec{e}_1 vt$ , vgl. §9.2, S. 112 → keine Str. ))

$\Rightarrow$  Energie- Stromdichte  $\vec{S} = \frac{c}{4\pi} (\vec{E} \times \vec{B})_{\text{Strahlung}} = \frac{c}{4\pi} \vec{E} \cdot \vec{n}$

$\cdot$  Teilchen  $\vec{R} \rightarrow dt$   $= \frac{\text{Energie}}{\text{Zei. Fläche}} \cdot \text{Fläche} = \frac{d^2E}{dt \cdot d\Omega} \cdot \vec{n}$

$$\Rightarrow \text{Energieverlust des Teilchens - pro Zeit und Raumvolumen } d\Omega$$

Bsp Bremsstrahlung :

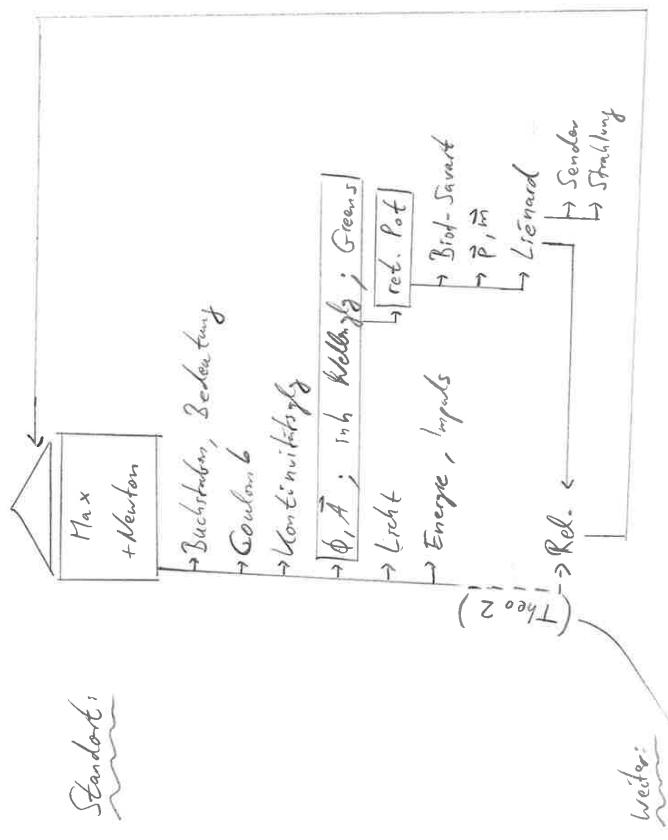
$$\frac{d^2E}{dt_r d\Omega} = \frac{2^2}{4\pi c^3} |\vec{r}_0(t_r)|^2 \frac{\sin^2 \theta}{(1 - \beta \cos \theta)^5}$$

$\Rightarrow \vec{B} \times \vec{v} = 0$  

$\Rightarrow \vec{B} \times \vec{v} \neq 0$  

Flugrichtung

## 10. Ausblick



→ alle Gaußone der ED in 4ter-Neberton: Elektriz.

$$\text{4-Standorte } j = \left( \begin{smallmatrix} c_s \\ i \end{smallmatrix} \right) \quad \text{v Kont.: } \partial_\nu j^\mu = 0$$

$$(\text{check: } x^\mu = \left( \begin{smallmatrix} c^t \\ x \end{smallmatrix} \right), \partial_\nu = \frac{\partial}{\partial x^\nu}, \partial_\nu j^\mu = \partial_0 j^0 + \partial_i j^i = \partial_{ct} (c_s) + \partial_i j^i = \dot{s} + \vec{v}_i \vec{j})$$

$$\text{4-Potential } A = \left( \begin{smallmatrix} 0 \\ \vec{A} \end{smallmatrix} \right) \quad \text{v Max: } \partial_\nu \partial^\nu A^\mu = \frac{4\pi}{c} j^\mu$$

(in Lorenz-Eckart)  $\vec{A} = \left( \begin{smallmatrix} 0 \\ \frac{1}{c^2} \partial_t \vec{r} - \vec{B}^2 = \vec{\square} \end{smallmatrix} \right)$

$$\text{Feldstärken: } F^{\mu\nu} = \partial^\mu A^\nu - \partial^\nu A^\mu \quad \text{v Max: } \partial_\nu F^{\mu\nu} = \frac{4\pi}{c} j^\mu$$

(( ohne Einheit, v. und 54 ))

(( mit Feldern:  $F^{0i} = -F^{i0} = E^i$ ,  $F^{\mu\nu} = \mu \alpha^\mu, \mu \tau_2 \Rightarrow$  Newton:  $\partial_\nu F^\mu = \frac{q}{c} F^{\mu\nu} \alpha_\nu$

(( mit  $\vec{F}_{\text{extern}} = q \vec{E} + \vec{v} \times \vec{B}/c$  ))

## Querverbindungen

→ haben diese Sammlung enge sehr grundlegende und wichtige Prinzipien kennengelernt, die weiterentwickelt werden können:

### • Prinzip der blaustrahlenden Substanzen

hier: klass. Mechanik,  $\delta S = 0$

später: Quantenmechanik (Theorie II)

Quantenfeldtheorie (im Plasma), Produktintegrale

### • Hamiltonsche Brüder

hier: klass. Mechanik,  $x(t) = \{x, H\}$ ,  $\dot{x}(t) = \{p, H\}$ ,  $\dot{x}_i, \dot{p}_j = 1$

später: Quantenmechanik (Theorie II),  $[x_i, p_j] = i\hbar$

$i\hbar \partial_x \hat{x}(t) = [x_i, \hat{p}_j]$  etc. (Kommutator)

### • Elektromagnetiz.

hier: Elektrodynamik,  $A^\mu \rightarrow A^\mu - \lambda^\mu x^\nu$  gleiche Physik

später: Elektrostatisches Prinzip (5. Semester)

Konstruktion des "Standardmodells"

### • Relativitätsprinzip

hier: in spez. Rel., Marktphysik,  $\lambda''$ ,  $L$ -Trafo

später: Allgemeine Rel., Schwereffekt  $\leftrightarrow$  Beschleunigung  
allg. Koord.-Trafo

$$ds^2 = g_{\mu\nu} dx^\mu dx^\nu, g_{\mu\nu} \neq \left( \begin{smallmatrix} 1 & & & \\ & 1 & & \\ & & 1 & \\ & & & 1 \end{smallmatrix} \right)$$