

die Stab Welt:  $\tau = \frac{y}{a}$   $y = \frac{\tau a}{\alpha}$   $\left\{ \begin{array}{l} \text{Längeneinheit} \\ \text{Volumen} \end{array} \right\}$

Log. Hooke'sche Gesetze ist Längenänderung proportional zur Kraft (Spannung)

Kraft pro Einheitsfläche für Basis:  $\frac{w}{a^2} \leftarrow w = \left\{ \begin{array}{l} \text{Flächenlast} \\ \text{Volumen} \end{array} \right\}$

$$\Rightarrow \text{Längenänderung} = \frac{w}{a} \cdot \frac{a}{a} - \frac{w}{a} \cdot \frac{a}{a} + \frac{w}{a} \cdot \frac{a}{a} = 0.$$

$$\Rightarrow \frac{1}{2} \int_a^a \left( \frac{w}{a} y_i^2 - \frac{w}{a} [y_i^2 - y_m^2] \right) dy = 1 - 1 = 0$$

$$\Rightarrow \text{Log. Längenänderung} = \frac{1}{2} \int_a^a w y_i^2 dy = 0$$

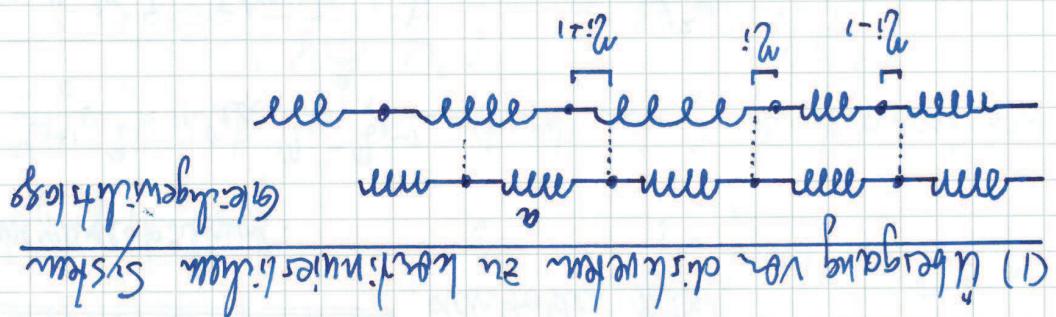
$$\frac{w}{a^2} = \left( \frac{1}{2} \int_a^a w y_i^2 dy \right) \cdot \frac{1}{a^2} = \frac{1}{2} \int_a^a w y_i^2 dy = 0$$

$$\Rightarrow \text{Gesamtkräfte auf Tielchen} = \frac{1}{2} \int_a^a w y_i^2 dy = 0$$

mit Gleichgewicht hat es statisch ein und unbeschleunigt steht in der Reststufe.

als linke Approximation durch unendlich lange Ketten aus gleichen Massenelementen

unendlich lange Stab mit longitudinalen Schwingungen



Bsp.: elastische Federringe

Jetzt: Feldtheorie: längs einer kontinuierlichen Massenelemente

bisher: diskrete Massenelemente mit endlichen Abständen über freie Längengrade

94 Index  $i \rightarrow$  Variable  $x \therefore \eta_i \rightarrow \eta(x)$  und  $\frac{\eta_{i+1} - \eta_i}{a} \rightarrow \frac{\eta(x+a) - \eta(x)}{a}$

$$\text{im Grenzfall: } \lim_{a \rightarrow 0} \frac{\eta(x+a) - \eta(x)}{a} = \frac{d\eta}{dx}$$

$\Rightarrow L = \frac{1}{2} \int (\mu \dot{\eta}^2 - \gamma [\frac{d\eta}{dx}]^2) dx$  kontinuierliche Lagrangefunktion des Feldes  $\eta(x)$ .

Lagrange'sche Bewegungsgleichung:

$$\frac{m}{a} \ddot{\eta}_i - \lambda a \frac{\eta_{i+1} - \eta_i}{a^2} + \lambda a \frac{\eta_i - \eta_{i-1}}{a^2} = 0$$

$$- \frac{\gamma}{a} \left( \left[ \frac{d\eta}{dx} \right]_x - \left[ \frac{d\eta}{dx} \right]_{x-a} \right) \rightarrow -\gamma \frac{d^2 \eta}{dx^2}$$

$$\Rightarrow \mu \frac{d^2 \eta}{dt^2} - \gamma \frac{d^2 \eta}{dx^2} = 0 \quad \text{Grenzen: } \eta = \eta(x, t) \text{ Feldgröße}$$

$x$  übernimmt die Rolle des Index  $i$  und ist keine generalisierte Koordinate wie die  $\eta$ .

3-dim Fall:  $L = \iiint \mathcal{L} dx dy dz$  mit Lagragedichte  $\mathcal{L}$

$$\mathcal{L} = \frac{1}{2} \left( \mu \left[ \frac{\partial \eta}{\partial t} \right]^2 - \gamma \left[ \frac{\partial \eta}{\partial x} \right]^2 \right) \text{ für Bsp. des Stabes}$$

## (2) Lagrangeformalismus für kontinuierliche Systeme.

allg. Lagragedichte  $\mathcal{L} = \mathcal{L} \left( \frac{\partial \eta}{\partial x}, \frac{\partial \eta}{\partial y}, \frac{\partial \eta}{\partial z}, \frac{\partial \eta}{\partial t}, x, y, z, t \right)$ .

kont. Systeme: Bewegungsgleichungen werden durch  $\mathcal{L}$  formuliert.

Analog zum Hamiltonschen Prinzip:

$$\delta I = \int_1^2 \iiint \mathcal{L} dx dy dz dt = 0.$$

NB: In dieser Feldformulierung bleiben die  $x, y, z$  sowie  $t$  unverändert von der Variation des Wirkungsintegrals. Wissen kann, dass  $\delta \rightarrow dx \frac{\partial}{\partial x}$

Stab: unser Ei  $y$ .  $\underline{\text{für }} \Sigma \text{ Auslenkung } y_1, y_2, y_3$   
 fügt das Feld  $\vec{u}$ .

Kontinuum: "unser Kontinuum ist gleichmäßig, aber mit passiver Ableitung"

als reale System mit  $f$  die Leitfähigkeit  $\leftrightarrow$  Logarithmische Leitung

$$0 = \frac{h e}{\rho c} - \left( \frac{(\eta_{xc})e}{\rho c} \right) \sum_{i=1}^n \frac{\eta_{xp}}{p} + \frac{h e}{\rho c} \frac{\eta_{xp}}{p} \quad \text{Bewegungsleidwerte}$$

Variation der  $(x, z_x, z_x', x')$  umhüllend

$$\partial =$$

$$\exp \left[ \left( \frac{(\eta_{xc})e}{\rho c} \right) \sum_{i=1}^n \frac{\eta_{xp}}{p} \right] - \frac{h e}{\rho c} \frac{\eta_{xp}}{p} - \frac{h e}{\rho c} \stackrel{\partial =}{=} I_B \quad \text{mit}$$

$$\eta_{xp} \ln \left( \frac{(\eta_{xc})e}{\rho c} \right) \sum_{i=1}^n \frac{\eta_{xp}}{p} \Bigg] - \left[ h_B \frac{(\eta_{xc})e}{\rho c} \right] =$$

$$\eta_{xp} \frac{\eta_{xc}}{h_B c} \frac{(\eta_{xc})e}{\rho c} \Bigg] = \eta_{xp} \left( \frac{(\eta_{xc})e}{\rho c} \right) \frac{(\eta_{xc})e}{\rho c} \Bigg] \quad \text{Ausserdem}$$

$$\eta_{xp} \ln \left( \frac{h e}{\rho c} \right) \frac{\eta_{xp}}{p} \Bigg] - \eta_{xp} \ln \left( \frac{h e}{\rho c} \right) \frac{\eta_{xp}}{p} \Bigg] = \eta_{xp} \ln \left( \frac{h e}{\rho c} \right) \frac{\eta_{xp}}{p} \Bigg]$$

Wie bei unidirektem System leumute wir partielle Integration:

$$0 = \eta_{xp} \exp \left[ \left( \frac{(\eta_{xc})e}{\rho c} \right) \sum_{i=1}^n \frac{\eta_{xp}}{p} \right] + h_B \frac{h e}{\rho c} + h_B \frac{h e}{\rho c} \stackrel{\partial =}{=} I_B \quad \text{mit}$$

$$\left( \frac{(\eta_{xc})e}{\rho c} \right) \sum_{i=1}^n \frac{\eta_{xp}}{p} + \ln \frac{h e}{\rho c} + \ln \frac{h e}{\rho c} = \eta_B$$

ausprägt.

96 Allgemeiner Fall: zu jedem  $\eta_j(x_1, x_2, x_3, t)$  gehört die Lagrangegleichung

$$\frac{d}{dt} \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \dot{\eta}_j} + \sum_k \frac{d}{dx_k} \left( \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \left( \frac{\partial \eta_j}{\partial x_k} \right)} \right) - \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \eta_j} = 0, \quad j=1,2,\dots$$

Funktionalableitung:

$$\frac{\delta L}{\delta \eta_j} = \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \eta_j} - \sum_{k=1}^3 \frac{d}{dx_k} \left( \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \left( \frac{\partial \eta_j}{\partial x_k} \right)} \right)$$

$\mathcal{L}$  hängt nicht von Gradienten von  $\eta_j$  ab  $\leadsto$

$$\frac{\delta L}{\delta \dot{\eta}_j} = \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \dot{\eta}_j}$$

In dieser Schreibweise:  $\frac{d}{dt} \frac{\delta L}{\delta \dot{\eta}_j} - \frac{\delta L}{\delta \eta_j} = 0.$

Bsp. Elastisches Stab Hatten  $\mathcal{L} = \frac{1}{2} \left( \mu \left[ \frac{\partial \eta}{\partial t} \right]^2 - \gamma \left[ \frac{\partial \eta}{\partial x} \right]^2 \right)$

$$\Rightarrow \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \eta} = 0; \quad \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \dot{\eta}} = \mu \ddot{\eta}; \quad \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \left( \frac{\partial \eta}{\partial x} \right)} = -\gamma \frac{\partial \eta}{\partial x}$$

$$\Rightarrow \mu \frac{\partial^2 \eta}{\partial t^2} - \gamma \frac{\partial^2 \eta}{\partial x^2} = 0 \quad \text{konistent mit vorigem Erg.}$$

$\Rightarrow$  Wellengleichung mit Geschwindigkeit  $c = \sqrt{\frac{\gamma}{\mu}}$ .  
(longitudinale elastische Welle).

$$\left(1 - \frac{\partial \ln \frac{p}{p_0}}{\partial T}\right) \Delta = 1 - \frac{\partial \ln \frac{p}{p_0}}{\partial T} = 1 - \frac{1}{k_B} \frac{1}{T} = 1 - \frac{1}{k_B} \frac{1}{T} = 1$$

$$\frac{\partial \ln \frac{p}{p_0}}{\partial T} = \frac{\partial \ln p}{\partial T} = \frac{1}{T}$$

linearer Verlauf mit derselben Proportionalität: konst. Konz. Inputs zu  $\Delta$ :

(3) Hauptsatz für thermodynamische Felder

$$\frac{\partial \ln \frac{p}{p_0}}{\partial T} = \alpha \quad \underline{\underline{0 = \frac{\partial \ln p}{\partial T} - g_1 \Delta}}$$

$$n \ln \Delta \int = n p \Delta \int - \int p \Delta \int$$

reduktive Forderung des 2. Hds. G.:  $n = n_0 (1 + \alpha \Delta)$

$$0 = \ln \Delta \Delta \int - \frac{\partial \ln p}{\partial T} \int \quad \text{oder}$$

$$\underline{\underline{0 = \frac{\partial \ln \Delta}{\partial T} - \frac{\partial \ln p}{\partial T}}} \quad \text{Logarithmus:}$$

$$\underline{\underline{(\ln \Delta) \int - \ln \Delta \int + \ln \Delta \int = \frac{1}{2} (\ln \Delta)^2 = f}}$$

$$\underline{\underline{(\ln \Delta) \frac{\partial}{\partial T} - \ln \Delta \frac{\partial}{\partial T} = f}}$$

ausgelebt in (7a):  $\frac{\partial \ln \Delta}{\partial T} = \gamma = \text{Adiabatische Exponent}$   
 This would result for adiabatico isothermal Expansion (low Temperature).

Gleichgewichtsfeld  $\underline{\underline{f}}$

$n_0$ : Gleichgewichtsdichte; Ann.: feste Masse kein

$$\underline{\underline{\text{Druck des liquid. Energies: } f = \frac{n_0}{2} (\ln \Delta)^2}}$$

Stoffdichte: Druck für unidirektionale Ausdehnungsfeld  $\underline{\underline{f}}$   
 Longitudinaldruck  $\underline{\underline{f}} = \underline{\underline{1 - \nu}}$ ; Ausdehnungsfeld  $\underline{\underline{f}}$   
 Schallfeld  $\sim$  Schallgeschwindigkeit  $\sim$  Wellengeschwindigkeit für

Bsp. Schallausbreitungsgesetze in Gasen.

98

Kontinuumsübergang:  $L_i \rightarrow \mathcal{L}$ 

$$H = \int \left( \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \dot{q}_i} \dot{q}_i - \mathcal{L} \right) dx$$

$$\text{Impulsdichte } \pi_k = \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \dot{q}_i}$$

$$\Rightarrow \mathcal{H} = \pi \dot{q}_i - \mathcal{L}$$

Allgemeiner Fall:  $H = \iiint \mathcal{H} dx_1 dx_2 dx_3 = \iiint \left( \sum_k \pi_k \dot{q}_k - \mathcal{L} \right) dx_1 dx_2 dx_3 \quad (*)$

$$\text{mit } \pi_k = \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \dot{q}_k} = \frac{\delta \mathcal{L}}{\delta \dot{q}_k}$$

Infinitermale Änderung von  $H$ :

$$dH = \iiint \left[ \sum_k \left( \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \dot{q}_k} d\dot{q}_k + \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \pi_k} d\pi_k + \sum_j \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \left( \frac{\partial q_k}{\partial x_j} \right)} d\left( \frac{\partial q_k}{\partial x_j} \right) \right) + \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial t} dt \right] \times dx_1 dx_2 dx_3$$

Partielle Integration (Terme verschwinden im  $\infty$ ):

$$dH = \iiint \left[ \sum_k \left( \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \dot{q}_k} d\dot{q}_k + \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \pi_k} d\pi_k - \sum_j \frac{d}{dx_j} \left( \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \left( \frac{\partial q_k}{\partial x_j} \right)} \right) dq_k \right) + \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial t} dt \right] dx_1 dx_2 dx_3$$

mit Funktionalableitung:

$$dH = \iiint \left[ \sum_k \left( \frac{\delta H}{\delta \dot{q}_k} d\dot{q}_k + \frac{\delta H}{\delta \pi_k} d\pi_k \right) + \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial t} dt \right] dx_1 dx_2 dx_3 \quad (*)$$

Alternativ können wir schreiben (mit  $(**)$ ):

$$dH = \iiint \left[ \underbrace{\sum_k \left( \pi_k d\dot{q}_k + \dot{q}_k d\pi_k - \frac{\delta L}{\delta \dot{q}_k} d\dot{q}_k - \frac{\delta L}{\delta \pi_k} d\pi_k \right)}_{=0 \text{ laut Def. } \pi_k} - \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial t} dt \right] dx_1 dx_2 dx_3$$

$$\exp \left[ -\frac{re}{2eC} + \left( \frac{m_{11}}{M_B} \frac{m_{11}}{M_B} - \frac{m_{11}}{M_B} \frac{m_{11}}{M_B} \right) \frac{r}{2} \right] \int \int \int = \text{known value}$$

$$\exp \left[ \frac{re}{2eC} + \left( m_{11} \frac{m_{11}}{M_B} + m_{11} \frac{m_{11}}{M_B} \right) \frac{r}{2} \right] \int \int \int = \frac{dp}{dH} \quad \text{Assume it is}$$

Exp

$$0 = dp \int \int \int \left( 2r - \frac{m_{11}}{M_B} - \frac{m_{11}}{M_B} \right) \int \int \int dr dx_1 dx_2 dx_3 dt$$

(+) Poisson distribution

Wellbeing values

$$\text{Known. Only } m_{11} = \frac{m_{11}}{M_B} \text{ and we will use } m_{11} = \frac{m_{11}}{M_B} + \frac{m_{11}}{M_B} \text{ to calculate}$$

$$z = r + \frac{1}{2} = \left( m \cdot \Delta \log \right) \frac{xp}{p} = m_{11} - \frac{m_{11}}{M_B} + \frac{m_{11}}{M_B} = r - \frac{m_{11}}{M_B} = r : \text{by using Eq.}$$

Step 3: Calculate the input variable

$$m_{11} = \frac{m_{11}}{M_B} \quad \text{and} \quad m_{11} - = \left( \frac{\frac{xp}{p}}{2eC} \right) \frac{xp}{p} = \frac{1}{2} - \frac{m_{11}}{M_B}$$

Analogous to the result of the first step:

---


$$\frac{xp}{p} = \frac{xp}{2eC} \quad \text{and} \quad m_{11} = \frac{m_{11}}{M_B} \quad \text{and} \quad m_{11} - = \frac{m_{11}}{M_B}$$

Legendre var ( $\star$ ) with ( $\star\star\star$ )

(\*\*)

$$(\star\star\star) \exp \left[ xp \frac{xp}{2eC} - \left( m_{11} p m_{11} + m_{11} p m_{11} - \right) \frac{r}{2} \right] \int \int \int = dp \in$$

$$m_{11} = \frac{m_{11}}{M_B} \frac{xp}{p} = \frac{m_{11}}{M_B}$$

our Lagrangian including only  $r$  squared

$$\Rightarrow \frac{dH}{dt} = \iint \frac{\partial \mathbf{F}}{\partial x} dx_1 dx_2$$

$\Rightarrow$   $\frac{dH}{dt} = \iint \frac{\partial \mathbf{F}}{\partial x} dx_1 dx_2$  H-Erlaufungsgro\zze, falls nur  $\frac{\partial \mathbf{F}}{\partial t} = 0$ .

Behauende Feldgro\zze  $G_1$  mit Dichtekfj:

$$G_1 = \iint dy_1 dx_1 dx_2 dx_3 = G(\text{Volumen})$$

$$\Rightarrow \frac{dG_1}{dt} = \iint \left( \sum_{ik} \left( \frac{\delta G_1}{\delta \eta_{ik}} \eta_{ik} + \frac{\delta G_1}{\delta \pi_{ik}} \pi_{ik} \right) dx_1 dx_2 dx_3 \right)$$

$$= \iint \left( \sum_{ik} \left( \frac{\delta G_1}{\delta \eta_{ik}} \frac{\delta H}{\delta \eta_{ik}} - \frac{\delta G_1}{\delta \pi_{ik}} \frac{\delta H}{\delta \eta_{ik}} \right) dx_1 dx_2 dx_3 \right) = \{G_1, H\}$$

$$\frac{dG_1}{dt} = \{G_1, H\}$$

$$\frac{dG}{dt} = \{G_1, H\} + \frac{\partial G_1}{\partial t}$$

H\u00e4ngt  $G_1$  explizit von  $t$  ab: