

Beispiel für 1. Hauptsatz Druckspeicher od.  
Gasfeder

0-D Beispiel, d.h. Hydrostatik.

$\frac{1}{\rho} \ll \frac{1}{\rho} r$ , dann erfolgt die Zustandsänderung  
isotherm

$\frac{1}{\rho} \gg \frac{1}{\rho} r$ , dann erfolgt die Zustandsänderung  
isentrope



TECHNISCHE  
UNIVERSITÄT  
DARMSTADT



Grundlagen der  
Turbomaschinen und  
Fluidsysteme



Bestimmen der systemtypischen

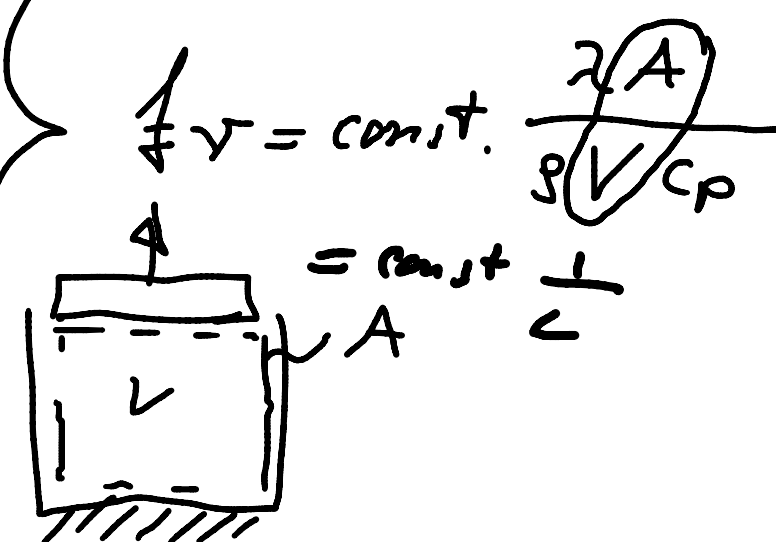
Fragezeit  $f_r = \frac{1}{\text{Relaxationszeit}} = \frac{1}{\text{Diffusionszeit d. Wärme.}}$

1.) über Dimensionsanalyse

$h = c_p T$

$q = -\lambda \nabla T$

	$f_r$	$\frac{SVc_p}{\lambda A}$
E		
L		
Θ		



$\frac{A}{V} = \frac{\text{Oberfläche}}{\text{Volumen}}$  spez. Oberfläche



e



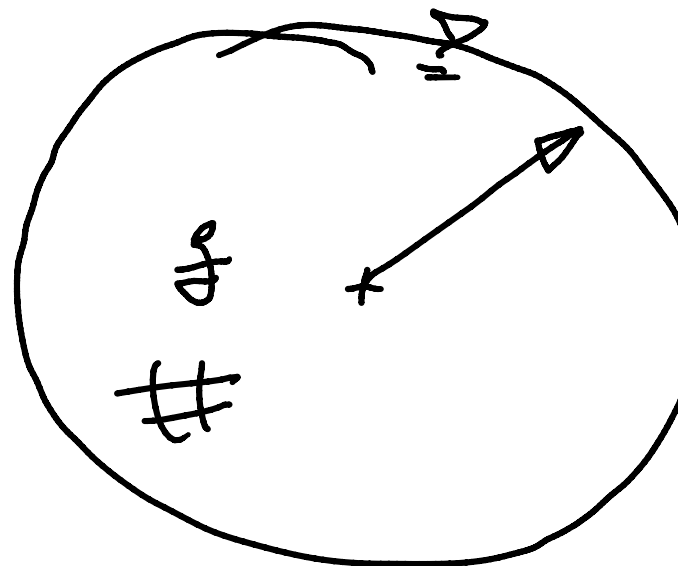
$$A' = 4\pi R'^2$$

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

$$\left(\frac{A}{V}\right)' = 3 \frac{1}{R'}$$

$$\frac{1}{R'} = \frac{1}{R} \frac{R}{R'}$$

e



$$A = 4\pi R^2$$

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

Speziell in h Oberfläche

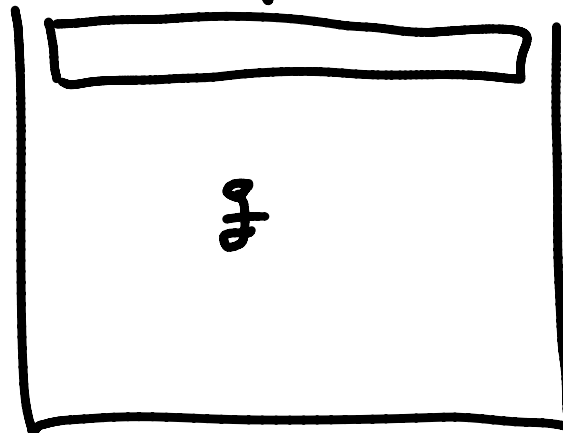
$$\frac{A}{V} = \frac{4\pi R^2}{\frac{4}{3}\pi R^3} = 3 \frac{1}{R}$$



physikalisch

↔  
Äquivalenz

$$\hat{z} \sin(2\pi f t)$$

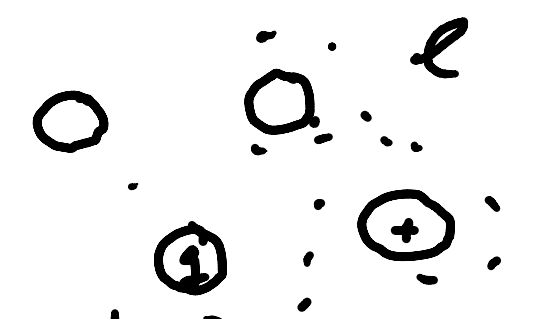


$$\frac{1}{\lambda} = \frac{A}{V} \sim \frac{1}{0.3 \text{ m}}$$

$$f_r \sim \frac{1}{\lambda}$$

$$f_r = 0.01 \text{ Hz}$$

$$= 0.01 \frac{0.3}{10^{-3}} \text{ Hz} \approx \underline{\underline{3 \text{ Hz}}}$$



$$\left(\frac{A}{V}\right)' = \frac{3}{R'} = \frac{3}{10^{-3}} \frac{1}{\text{m}}$$

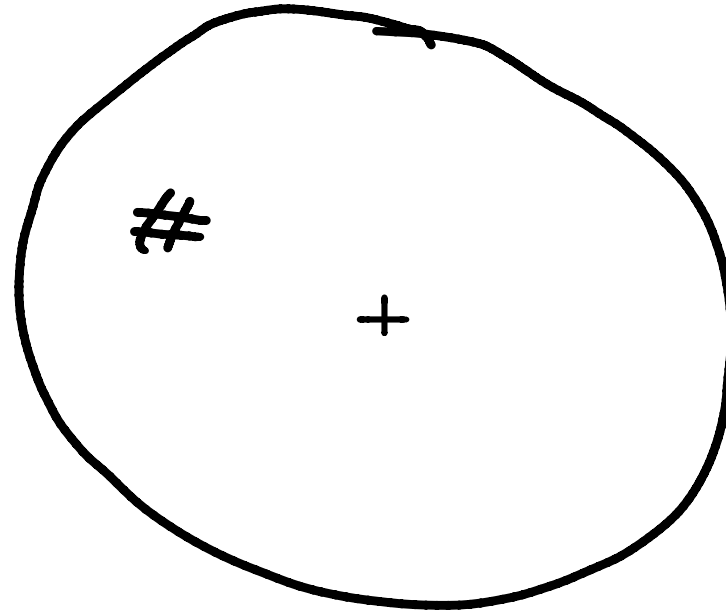
$$f_r' \sim \frac{1}{R'}$$

$$f_r' = f_r \left(\frac{R'}{\lambda}\right)^{-1}$$

typisch für z.B.  
Radius  $R'$



typisch für Radius  $R$



geometrische Ähnlichkeit:

dimensionslose Gestaltparameter  $\mathcal{R}_i = \frac{l_i}{L}$

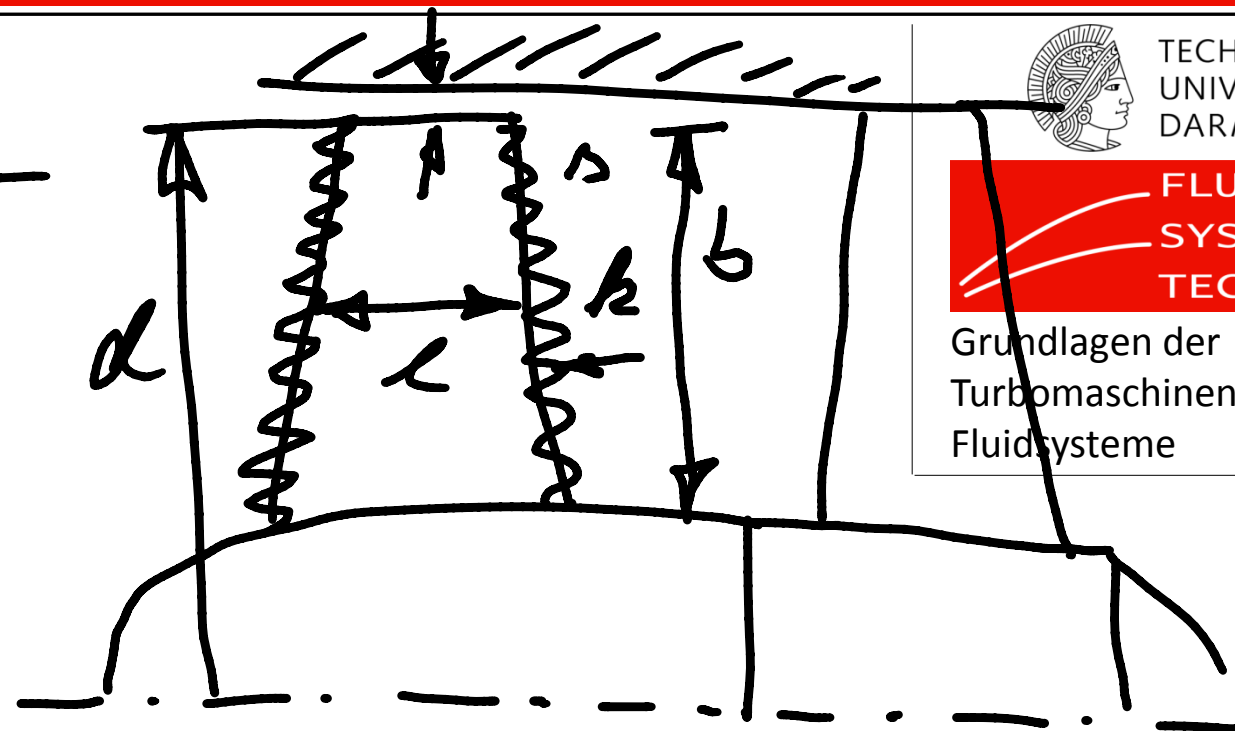
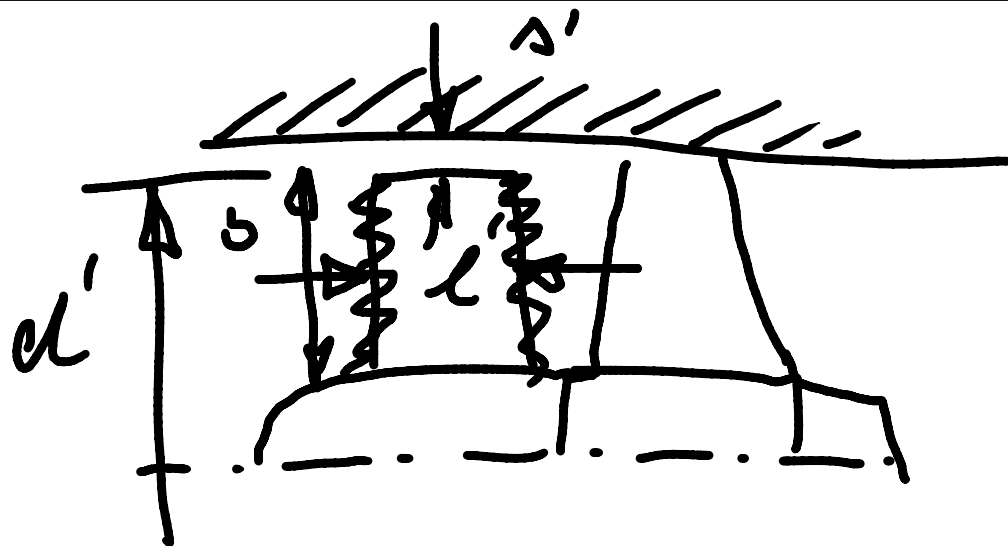
$$\mathcal{R}'_i \stackrel{!}{=} \mathcal{R}_i, \quad i=1 \dots N$$



TECHNISCHE  
UNIVERSITÄT  
DARMSTADT



Grundlagen der  
Turbomaschinen und  
Fluidsysteme



$$\kappa_1' = \frac{\alpha'}{\alpha'} = 1$$

$$\kappa_2' = \frac{l'}{\alpha'} = 1$$

$$\kappa_3' = \frac{b'}{\alpha'} = 1$$

$$\kappa_1 = \frac{\alpha}{\alpha} \text{ (sad face)}$$

$$\kappa_2 = \frac{l}{\alpha} \text{ (happy face)}$$

$$\kappa_3 = \frac{b}{\alpha} \text{ (sad face)}$$

# physikalische Ähnlichkeit

$$\Pi_i' = \Pi_i \quad i=1 \dots N$$

geometrische Ähnlichkeit ist ein Merkmal von physikalischer Ähnlichkeit.

$$\mathcal{R}_k' = \mathcal{R}_k$$



# vollständige physikalische Ähnlichkeit.

$$\Pi_1 = f(\Pi_2, \dots, \Pi_N) \quad \Pi_1' = f(\Pi_2', \dots)$$

$$\frac{nd^2}{\rho}$$

Skalierung

$$Z = Z(\text{Re}, \frac{\nu}{\alpha}, \frac{k}{\alpha}, \varphi = \frac{\dot{V}}{nd^3}, \text{Gestalt})$$

$$Z' = Z'(\text{Re}', (\frac{\nu}{\alpha})', (\frac{k}{\alpha})', \varphi', \text{Gestalt})$$



TECHNISCHE  
UNIVERSITÄT  
DARMSTADT



Grundlagen der  
Turbomaschinen und  
Fluidsysteme



# Ähnlichkeit

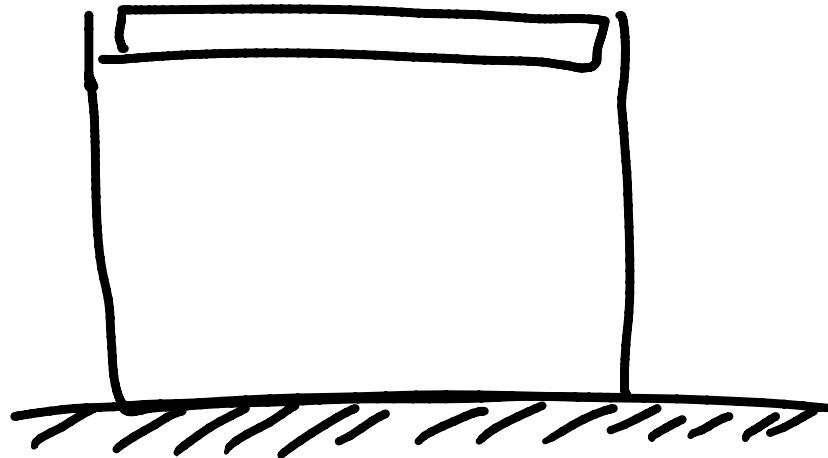
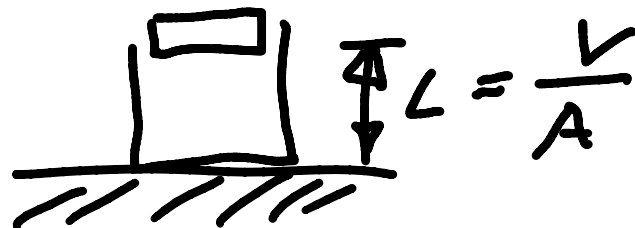
Mindestens ein möglicher  
dimensionales Produkt ist zwischen  
Modell und Großanlage nicht  
identisch.

$$z.B. \quad Re' \neq Re, \quad \left(\frac{h}{\rho}\right)' \neq \left(\frac{h}{\rho}\right)$$

$$\hookrightarrow \eta' \neq \eta$$

$$\eta - \eta' = f_n(Re, Re', \dots) \quad \boxed{\text{Aufwertung}}$$

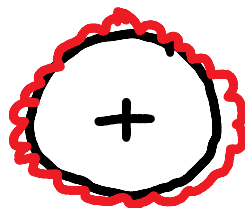




$\frac{1}{L}$  spezifische Oberfläche

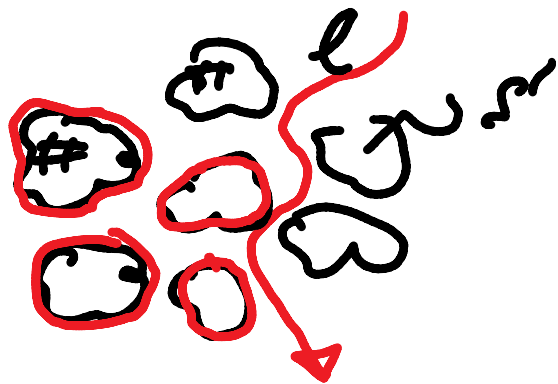
Wenn eine große Oberfläche im Vergleich zum  
Volumen abbaut wird, dann heißt das  
eine große spezifische Oberfläche.

Soßenvorbereitung  
Teilvorbereitung



→ Anlagerung, Adhäsion,  
Sorption,

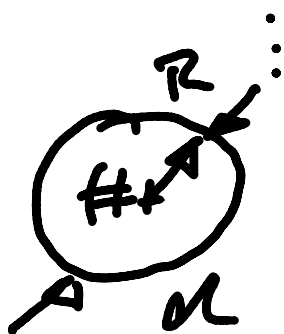
→ Filter



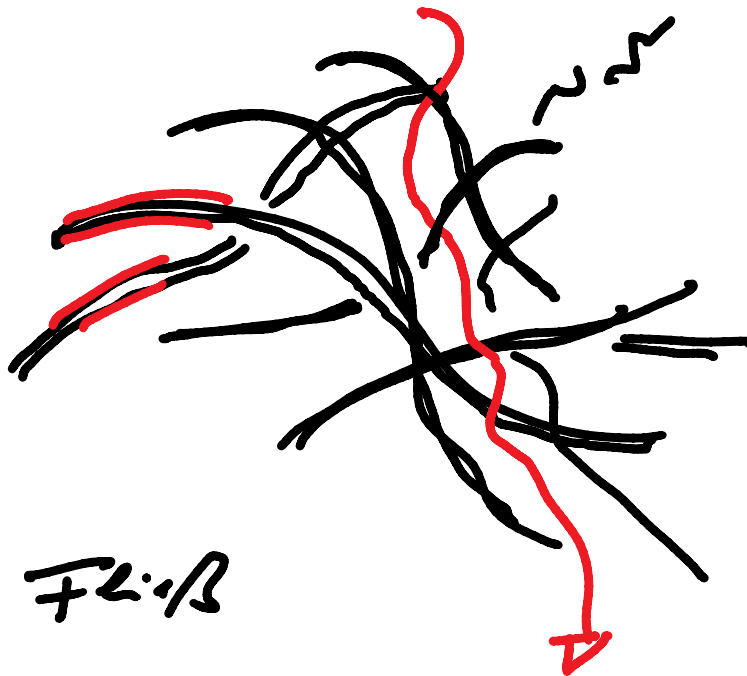
Schichtung

z.B. Boden

Chromatographie



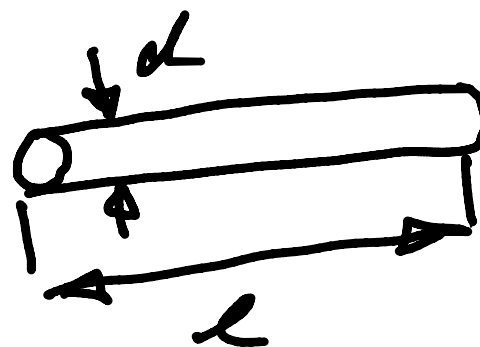
$$\frac{3}{R} = \frac{6}{d}$$



Fließ

z.B. Filter

hautig in  $\alpha$  Natur.



$$\frac{\pi d l + \frac{\pi}{2} d^2}{\frac{\pi}{4} d^2 l} =$$

$$= \frac{4}{d} + \frac{2}{l} \approx \frac{4}{d} \text{ für } l \gg d$$



$$r = t \dots$$



2. Zusatz zu § 3  $\omega$   
über Modellbildung  $\rightarrow$  Gleichungen.

$\rightarrow$  dimensionierter  
Gleich.

$\rightarrow$  herauslesen der  
dimensionierten GröÙ.

$\rightarrow$  inspektionelle Dimensionsanalyse  
Methode der Differentialgleich.

$\rightarrow$  eingedrehte U-f.  $\rightarrow$

Schönes Beispiel für inspektive  
Dimensionsanalyse

Reitkov  $\rightarrow$  Sommerfeldzahl

$$So = \frac{F}{\mu \Omega D B} \left( \frac{2h}{D} \right)^2$$



TECHNISCHE  
UNIVERSITÄT  
DARMSTADT



Grundlagen der  
Turbomaschinen und  
Fluidsysteme

Inspektionsdimensionen  
am Beispiel Luftsch.

1.) Beispiel zur Ermittl.

2.) " " Dimensionen

3.) Beispiel für eine Untersuchung  
über einen sogenannten  
Störansatz.

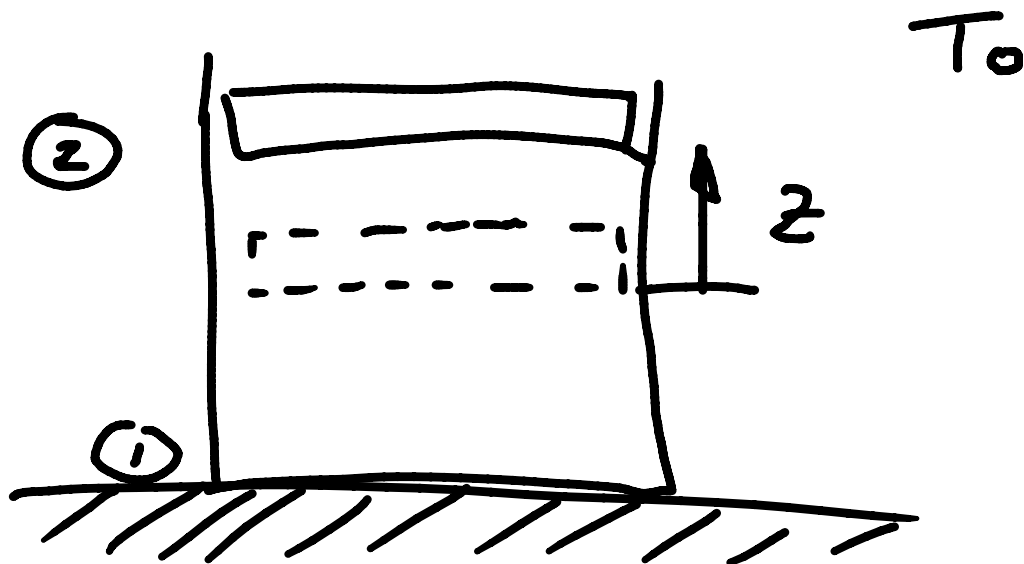


TECHNISCHE  
UNIVERSITÄT  
DARMSTADT



Grundlagen der  
Turbomaschinen und  
Fluidsysteme

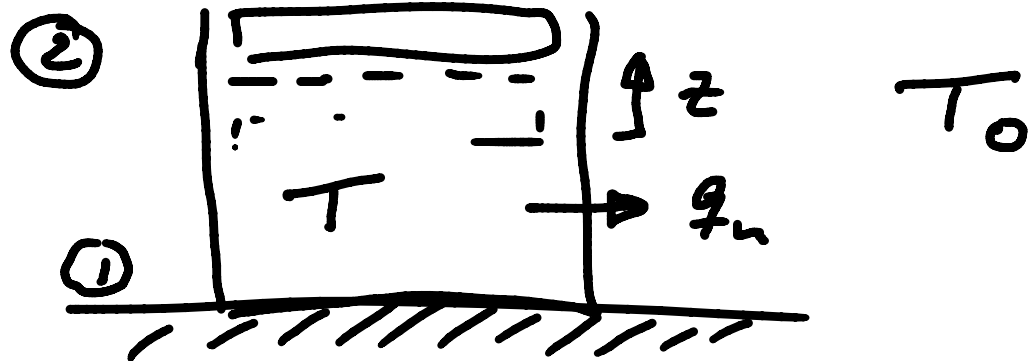
Prof. Dr.-Ing. Peter Pelz  
Sommersemester 2012  
Vorlesung 14 F 67



1. Kontinuität

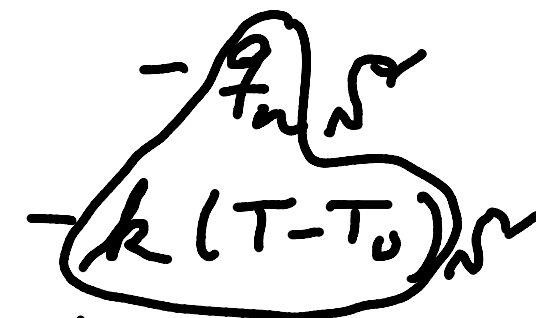
$$\int_0^L \frac{\partial}{\partial t} (\underbrace{\rho A}_{\text{const.}}) dz + \dot{m}_2 - \dot{m}_1 = 0$$

$$\dot{\rho} (V_0 + zA) + \rho A \dot{z} = 0$$



$$\int_0^L \frac{\partial}{\partial t} \left[ \rho \left( e + \frac{u^2}{2} \right) \right] A dz + \dot{m}_2 \overset{c_p T}{=} h_{e2} - \dot{m}_1 \underset{=} h_{e1} = \dot{P}_2 + \dot{Q}$$

$e \gg \frac{u^2}{2}$



$$(\rho e)' (V_0 + z \Lambda) + \rho T c_p A \dot{z} = -k(T - T_0) \Lambda$$





### 3. Thermisch Zustandsfließ

①  $p = \underline{\rho R T}$ . Nicht/linear!  $\nabla$

②  $\dot{\rho}(V_0 + zA) + \underline{\rho} \dot{z}A = 0$   $\left. \begin{array}{l} \rho(t=0) = \rho_0 \\ T(t=0) = T_0 \end{array} \right\} \text{Aufbr. bed.}$

$$(\rho e)'(V_0 + zA) + c_p T \rho \dot{z}A + k N^{\nu} (T - T_c) = 0$$

③  $\underline{\rho} \dot{\rho}(V_0 + zA) + \gamma \rho \dot{z}A + (\gamma - 1) k N^{\nu} (T - T_0) = 0$

$$\rho e = \rho T c_v = \rho \frac{c_v}{R} = \rho \frac{c_v}{c_p - c_v} = \rho \frac{1}{\gamma - 1}$$

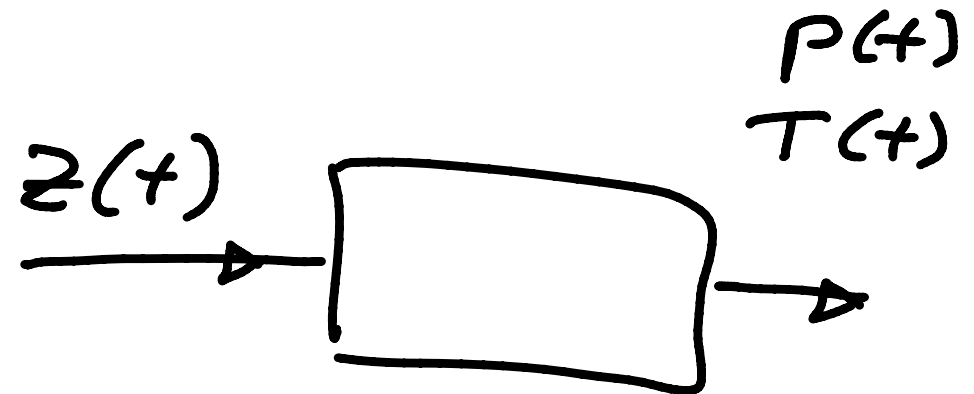


↳ Nichtlineare Anfangswertprobleme.

↳ Integration (z.B. Runge-Kutta-  
Verfahren)

ist ohne Werte numerisch möglich

z.B. Dynamole  
Modell  
Mathematik  
⋮



Analytische Lösung:

Lineare um a Betriebszustand.

$$p = p_0 + \tilde{p}(t)$$

$$P = P_0 + \tilde{P}(t)$$

$$T = T_0 + \tilde{T}(t)$$

Störgröße  $\ll$  umgebende Größe.

Perturbation

klein

$$P = pRT \Leftrightarrow P_0 + \tilde{P} = (p_0 + \tilde{p})(T_0 + \tilde{T})R$$

$$P_0 + \tilde{P} = p_0 R T_0 + \tilde{p} T_0 R + \tilde{T} p_0 R + \tilde{p} \tilde{T} R$$





$$\tilde{m}^0 : \quad p_0 = \rho p_0 T_0$$

$$\tilde{m}^1 : \quad \tilde{p} = \tilde{T}_c \rho + \tilde{T} p_c \rho$$

linear 😊



TECHNISCHE  
UNIVERSITÄT  
DARMSTADT



Grundlagen der  
Turbomaschinen und  
Fluidsysteme



TECHNISCHE  
UNIVERSITÄT  
DARMSTADT



Grundlagen der  
Turbomaschinen und  
Fluidsysteme



TECHNISCHE  
UNIVERSITÄT  
DARMSTADT



Grundlagen der  
Turbomaschinen und  
Fluidsysteme



TECHNISCHE  
UNIVERSITÄT  
DARMSTADT



Grundlagen der  
Turbomaschinen und  
Fluidsysteme





TECHNISCHE  
UNIVERSITÄT  
DARMSTADT



Grundlagen der  
Turbomaschinen und  
Fluidsysteme



TECHNISCHE  
UNIVERSITÄT  
DARMSTADT



Grundlagen der  
Turbomaschinen und  
Fluidsysteme



TECHNISCHE  
UNIVERSITÄT  
DARMSTADT



Grundlagen der  
Turbomaschinen und  
Fluidsysteme



TECHNISCHE  
UNIVERSITÄT  
DARMSTADT



Grundlagen der  
Turbomaschinen und  
Fluidsysteme



TECHNISCHE  
UNIVERSITÄT  
DARMSTADT



Grundlagen der  
Turbomaschinen und  
Fluidsysteme



TECHNISCHE  
UNIVERSITÄT  
DARMSTADT



Grundlagen der  
Turbomaschinen und  
Fluidsysteme



TECHNISCHE  
UNIVERSITÄT  
DARMSTADT



Grundlagen der  
Turbomaschinen und  
Fluidsysteme



TECHNISCHE  
UNIVERSITÄT  
DARMSTADT



Grundlagen der  
Turbomaschinen und  
Fluidsysteme





TECHNISCHE  
UNIVERSITÄT  
DARMSTADT



Grundlagen der  
Turbomaschinen und  
Fluidsysteme