

Effektiv-Nedrigdruck &

$$\chi_{\text{eff}} = \chi_g + \chi_A$$

$$\chi_g = \frac{1}{g} \frac{\partial g}{\partial p} \quad | \quad \text{red arrow}$$
$$\chi_A = \frac{1}{A} \frac{\partial A}{\partial p} \quad | \quad \text{red arrow}$$

Zusammenhang mit der Schallgesch.

$$\alpha_{\text{eff}}^2 := \frac{1}{S_{\text{eff}} \chi_{\text{eff}}}$$



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2011
Grundlagen der Turbo-
maschinen und Fluidsysteme
Vorlesung 12

Speziell Schallgeschw. als thermodyn. Zustandsw.

$$a^2 := \left. \frac{\partial P}{\partial S} \right|_S = \gamma \frac{P}{S} = \gamma R T$$

für ein thermisch
ideales Gas.

↳ Für ideales Gas
ist die Schallgeschwindigkeit von
Durchsetzbarkeit.

↳ Bei einem reale Gas nimmt &
dies nicht auf Realgasfaktor.



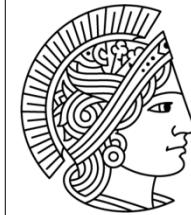
TECHNISCHE
UNIVERSITÄT
DARMSTADT



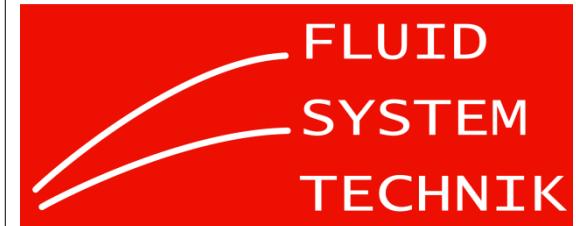
Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2011
Grundlagen der Turbo-
maschinen und Fluidsysteme
Vorlesung 12

Nachweisgleichung der Anpassung für Rohrleitungen

$$x_A = \begin{cases} \frac{1}{E} \frac{D_o}{s_o}, \frac{D_o}{s_o} \gg 1 & \text{Diagramm: Rohr mit Schweißnaht, D_o, s_o, E, } \\ \frac{1}{E} \frac{D_o}{s_o} \left[\frac{2s_o}{D_o} (1+\nu) + \frac{D_o}{D_o+s_o} \right] & \text{Diagramm: Rohr mit Rillenfuge, E, } \\ \frac{1}{E} 2(1+\nu), \frac{D_o}{s_o} \ll 1 & \text{Diagramm: Rohr mit Füllmaterial, E, } \end{cases}$$



TECHNISCHE
UNIVERSITÄT
DARMSTADT



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2011
Grundlagen der Turbo-
maschinen und Fluidsysteme
Vorlesung 12

Wie wird die Volumenlast bestimmt?



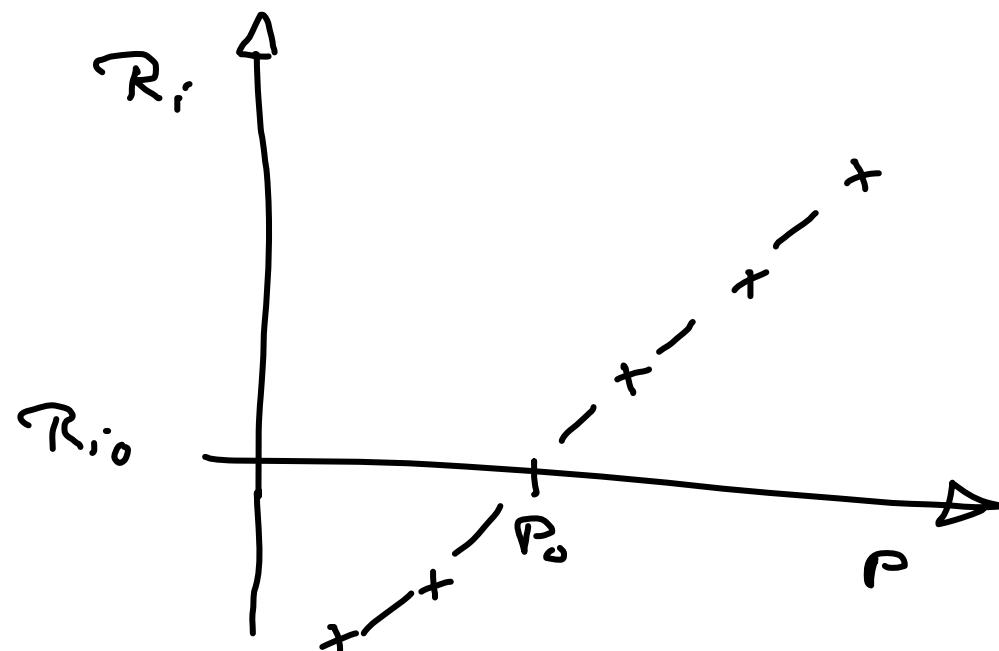
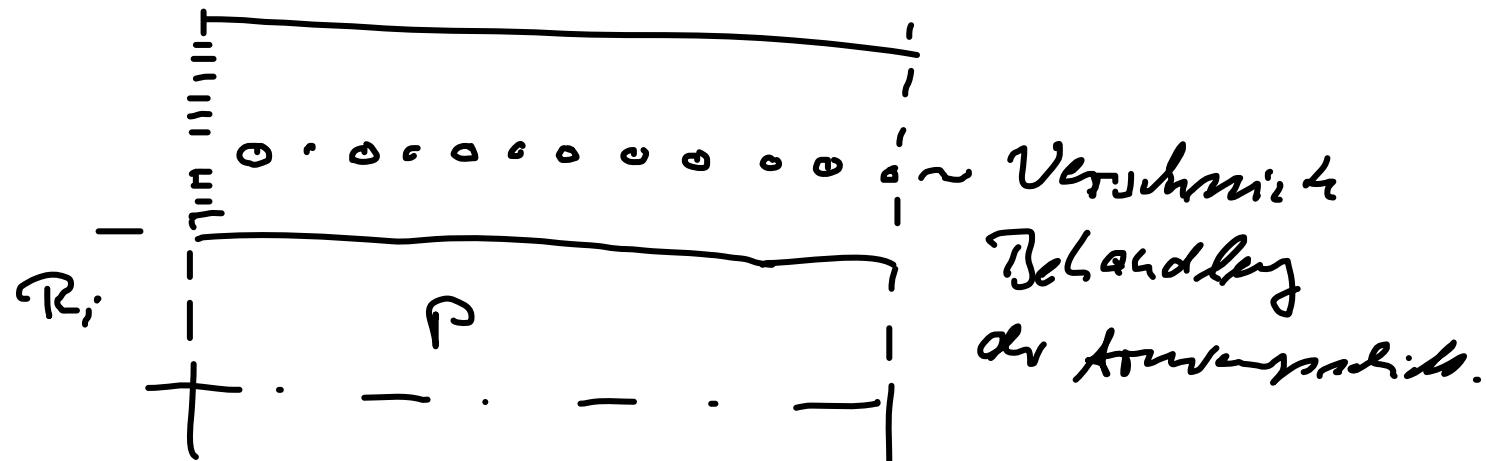
TECHNISCHE
UNIVERSITÄT
DARMSTADT

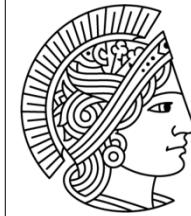


Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2011
Grundlagen der Turbo-
maschinen und Fluidsysteme
Vorlesung 12

- 1.) Analytische Elastostatische Berech.
(zyl. dünn wachk. Röhr)
- 2.) Numerische elastostatische Berech.
Finite Element - Methode.
bei großen Deformationen und geometrisch
nichtlinear.
mitoholograph. Method. und m. l. durch
die Röhr.
und z.B. ABAQUS od. MSC Flair.

z.B. Nachbildung eines
armierten Schlauchs.

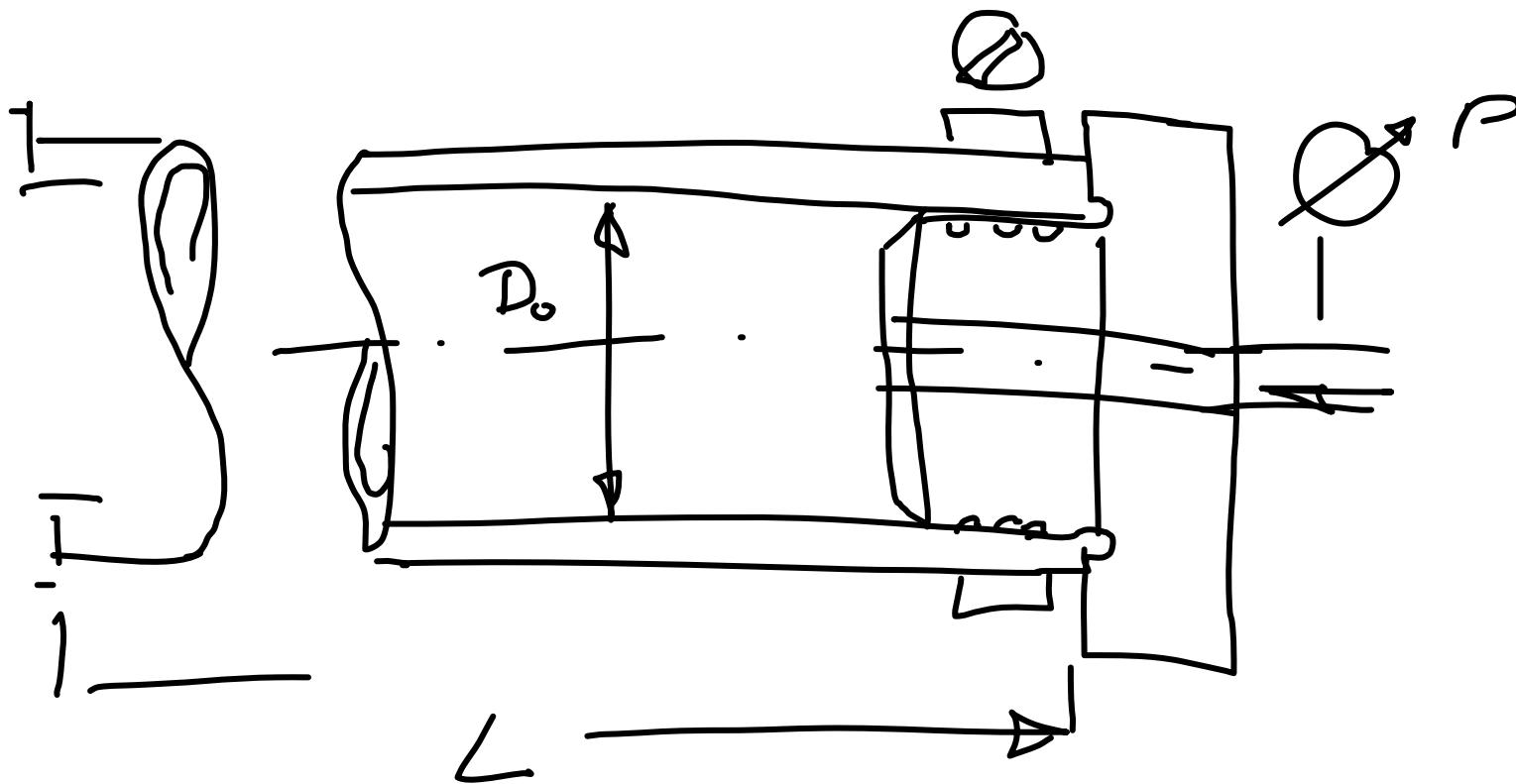


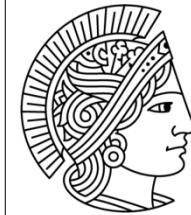


TECHNISCHE
UNIVERSITÄT
DARMSTADT

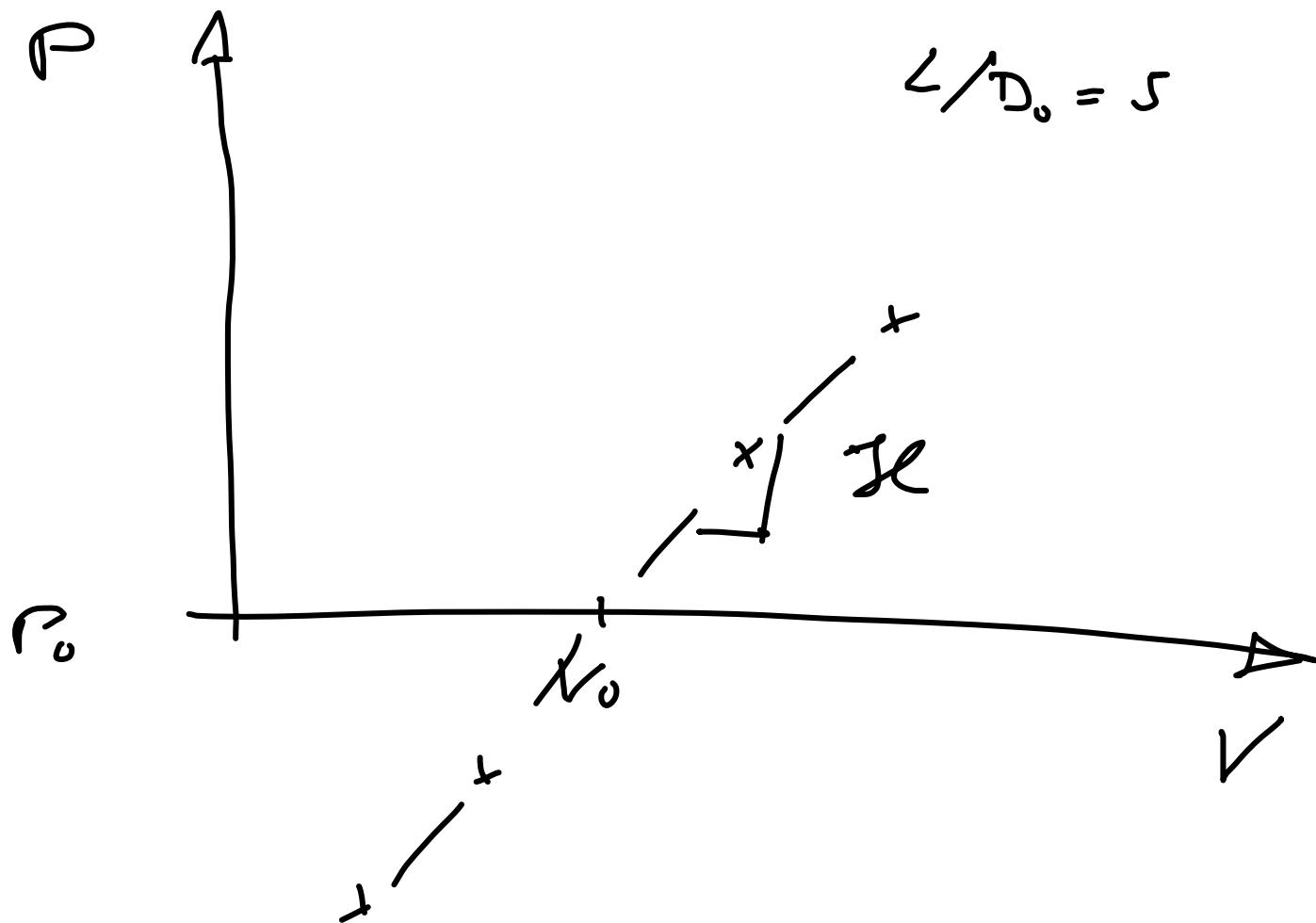


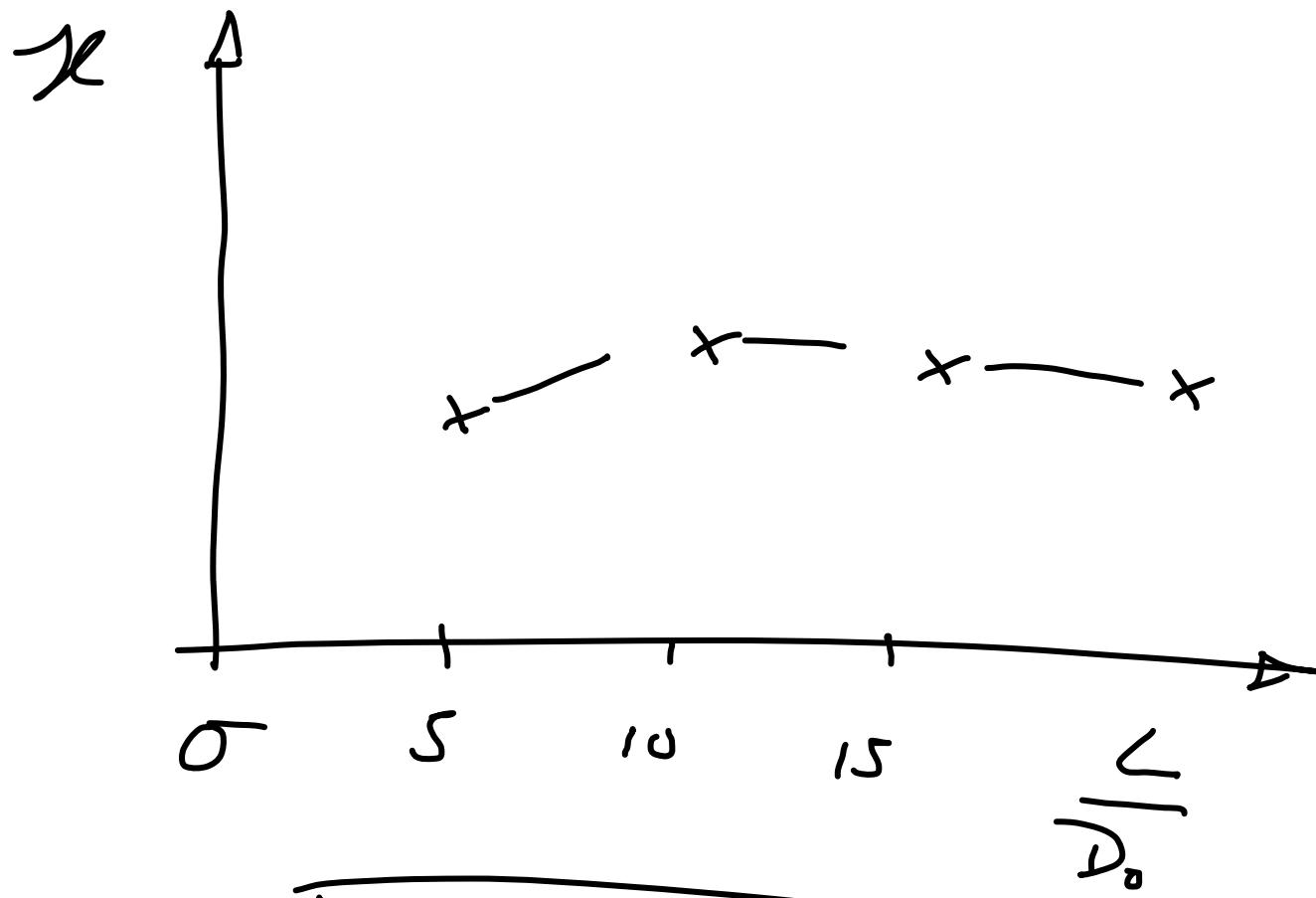
Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2011
Grundlagen der Turbo-
maschinen und Fluidsysteme
Vorlesung 12





Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2011
Grundlagen der Turbo-
maschinen und Fluidsysteme
Vorlesung 12





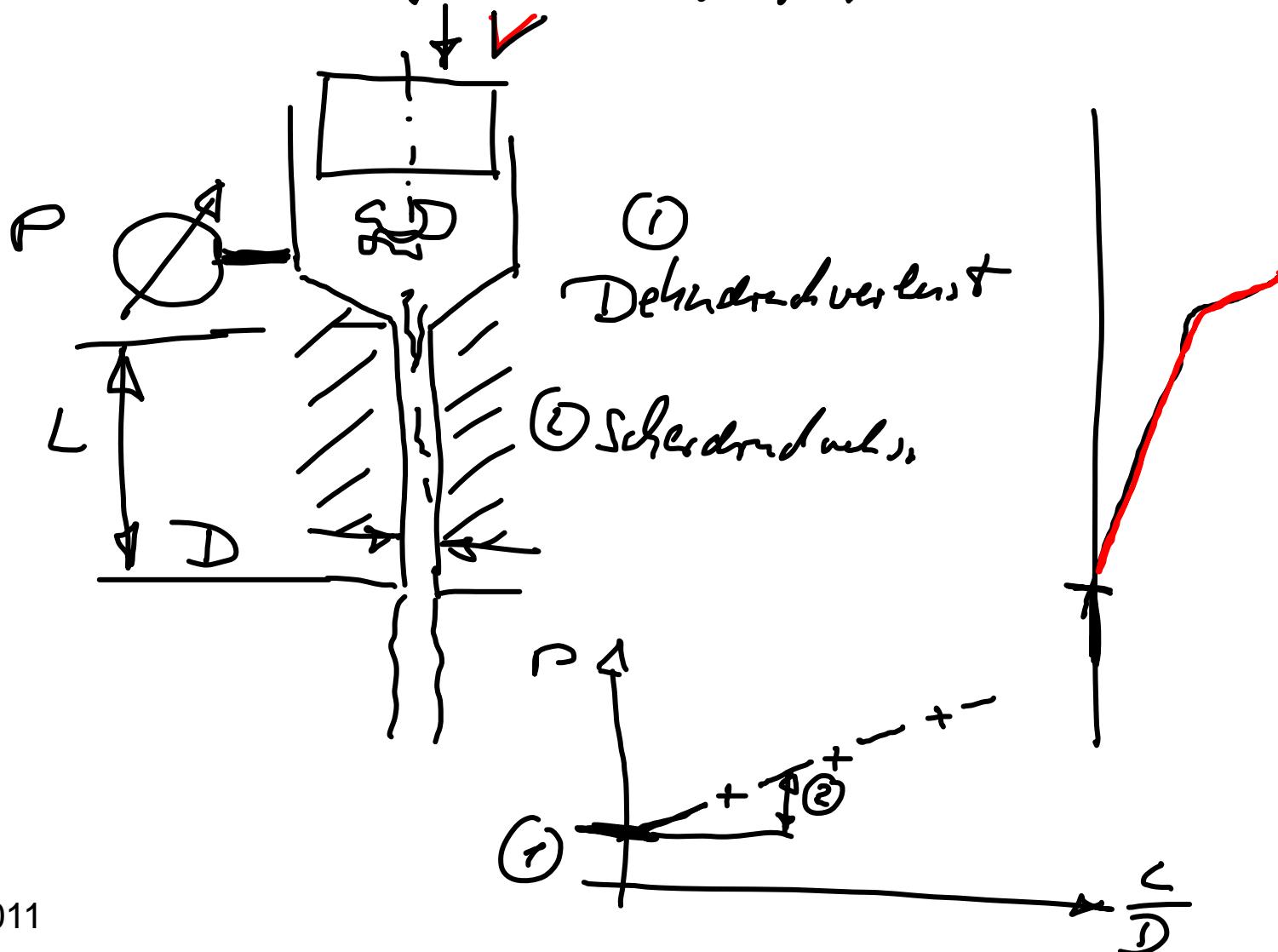
Tipp:

Variation von
geometrischen Verhältnissen,
um Radabfall zu berechnen od.
zu dimensionieren.



Anwendungen:

1. Bestimmung des Bruchdruckverlusts



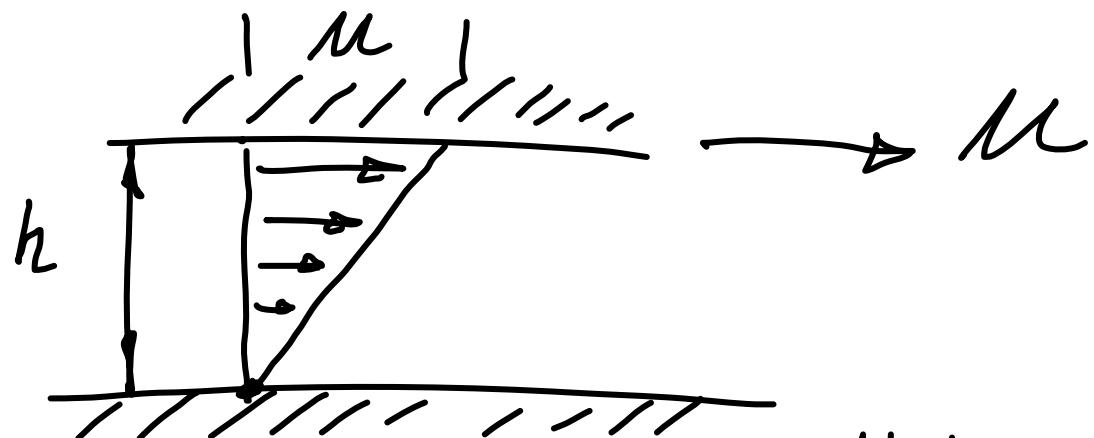
TECHNISCHE
UNIVERSITÄT
DARMSTADT



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2011
Grundlagen der Turbo-
maschinen und Fluidsysteme
Vorlesung 12



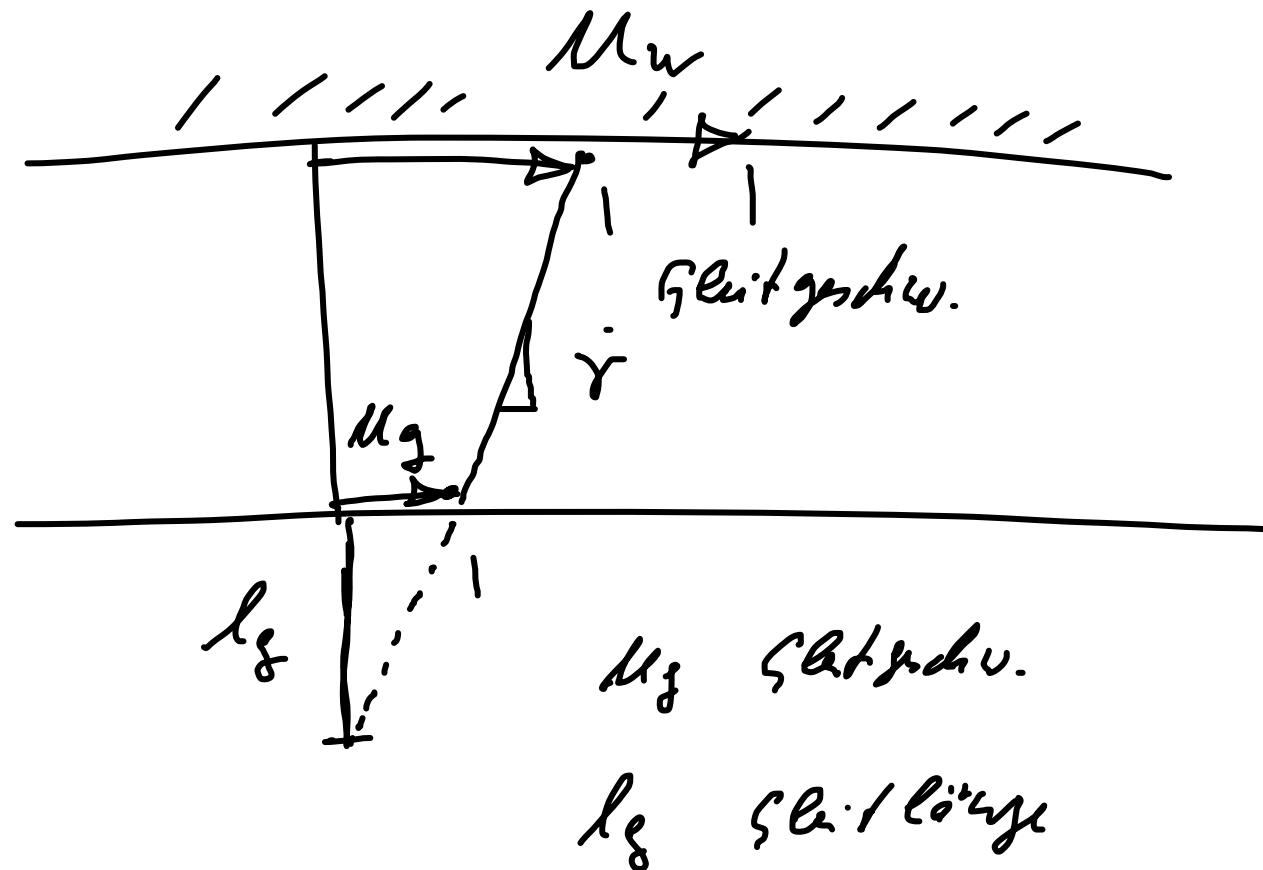
2. Anwendg.: Beschleunigung einer
Glattschwindigkei^g.



$h \ggg$ Molkkildurchm. und Hoppbeding.

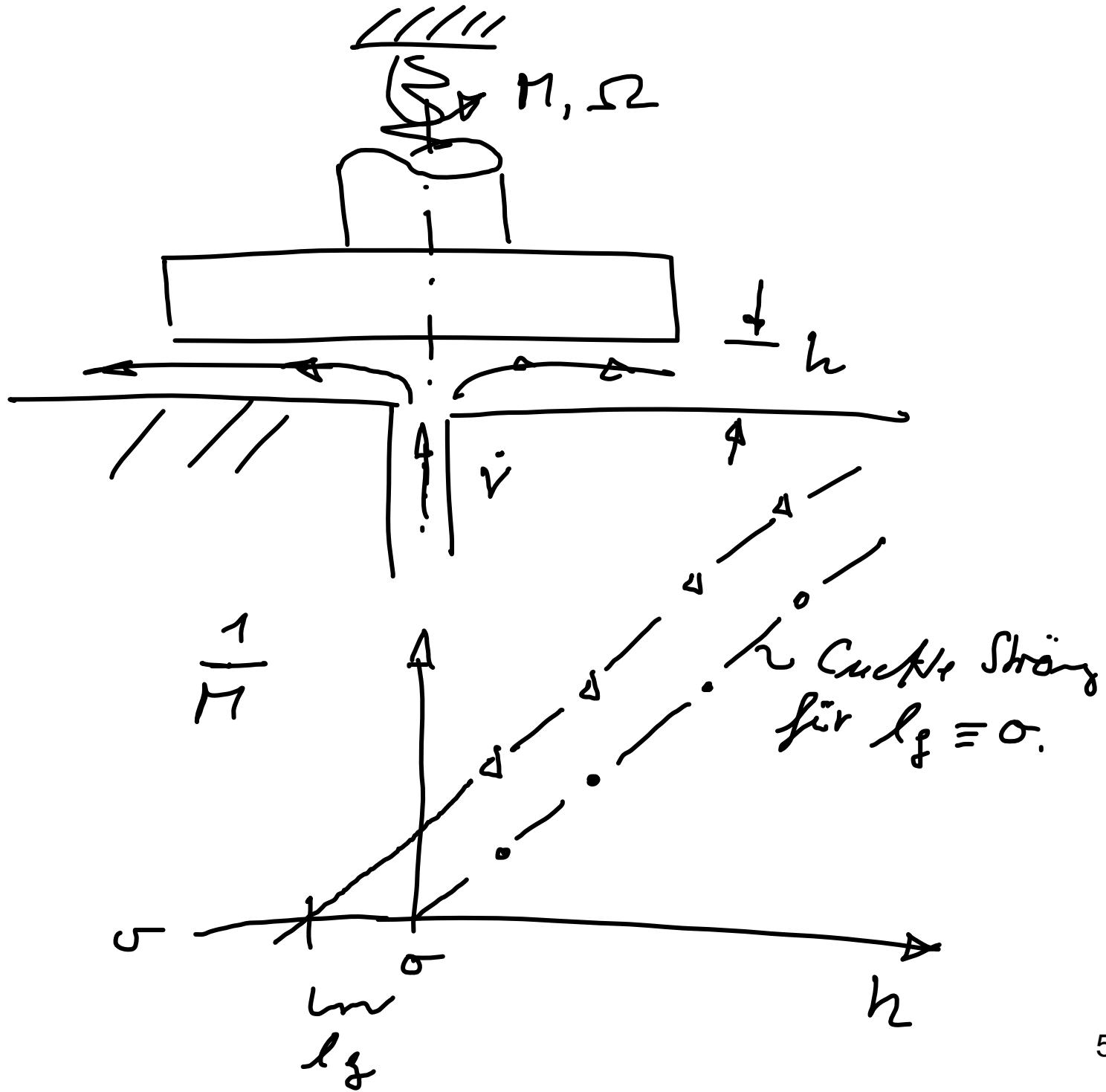
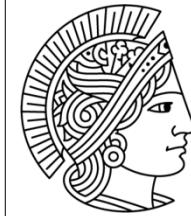
Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2011
Grundlagen der Turbo-
maschinen und Fluidsysteme
Vorlesung 12

$h \approx 10^2$ Moleküldurchmesser.



$$h_f = \mu_g / \gamma$$





Nachvollziehbarkeit der Flüssigkeitskunst

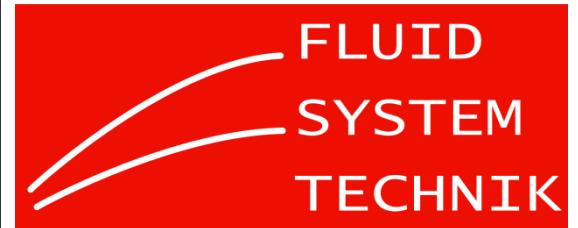
$$\kappa_g := \frac{1}{\gamma} \frac{\partial \gamma}{\partial P}$$

isentrope Zustandsänderung eines thermisch idealen Gases.

$$\kappa_g = \frac{1}{\gamma P} \quad (\text{P Absolutdruck!})$$



TECHNISCHE
UNIVERSITÄT
DARMSTADT



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2011
Grundlagen der Turbo-
maschinen und Fluidsysteme
Vorlesung 12

isotherm Zustandsgesetz für ideal
flüssig (s.)

$$\chi_g = \frac{1}{P}$$

Flüssigkeit:

$$\chi_g = \frac{1}{K} \quad K \text{ Kompressionsmodul
an Flüssigkeit}$$

$$K = K(P, T)$$

$\xrightarrow{\text{Almenius oder WLF-Abhängig.}}$



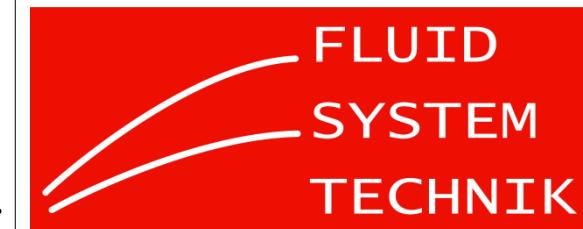
Literatur: Rehig, Lamin

Kunstphysik

(ganz dünn, schön zu Es.).

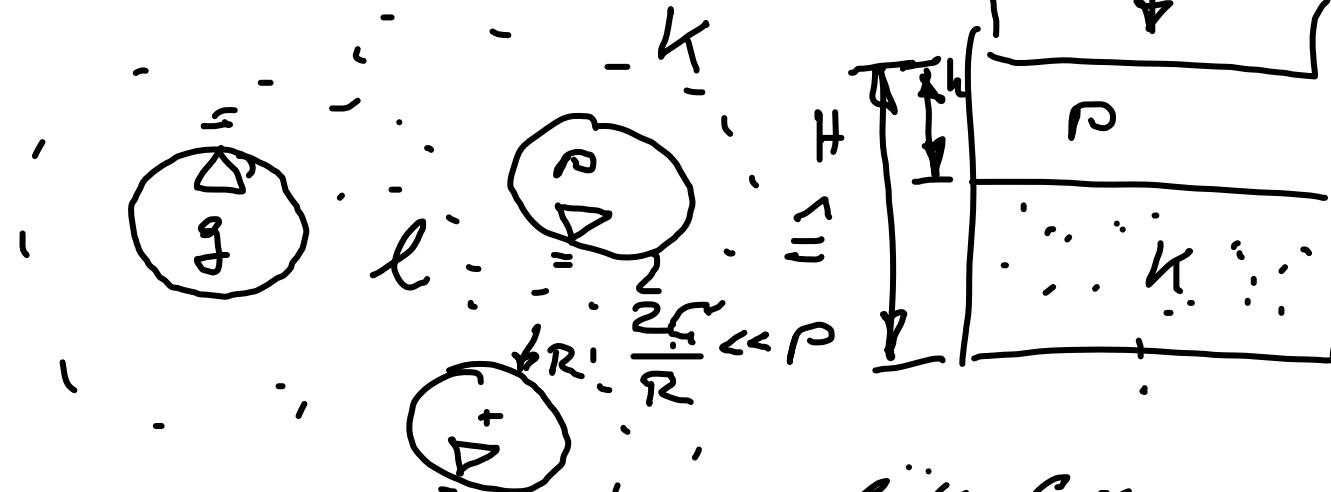


TECHNISCHE
UNIVERSITÄT
DARMSTADT



Gedankenexperiment.

Flüssigkeit - Gas gemischt

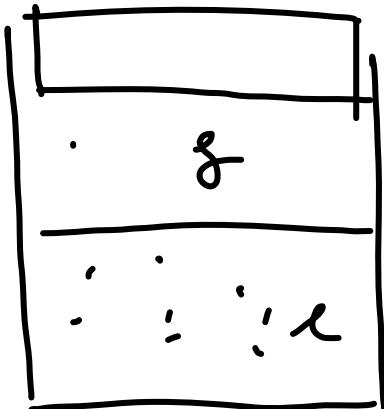


$$\alpha = \frac{\text{Volumen des nicht gelösten Gases}}{\text{gesamtvolumen.}} = \frac{h}{H} .56$$



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2011
Grundlagen der Turbo-
maschinen und Fluidsysteme
Vorlesung 12

Elastostatisch Berechnung im Gedankenexperiment



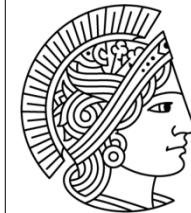
$$S_{\text{eff}} = \alpha S_g + (1-\alpha) S_e$$

statische Gleichverhältnisse.

$$K_g = \alpha K_g + (1-\alpha) K_e$$

$$= \alpha \frac{1}{\delta p} + (1-\alpha) \frac{1}{K}$$

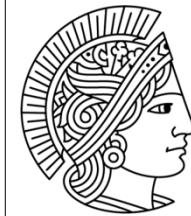
$\gamma \rightarrow 1$ für ein inkompressibles Medium.



TECHNISCHE
UNIVERSITÄT
DARMSTADT

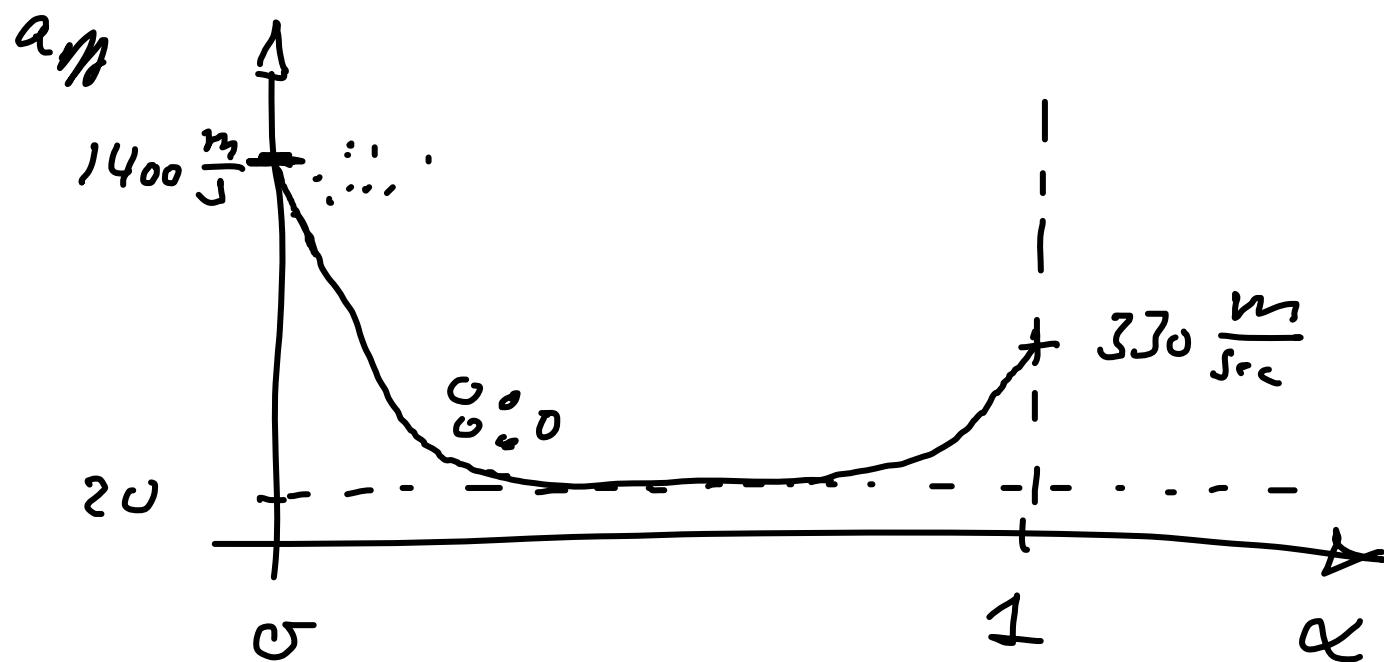


Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2011
Grundlagen der Turbo-
maschinen und Fluidsysteme
Vorlesung 12



$$\alpha_{\text{eff}} = \frac{1}{S_f \chi_p}$$

$$\alpha_{\text{eff min}} = \gamma \frac{\gamma \rho}{g} \sim 20 \frac{\text{m}}{\text{sec}}$$



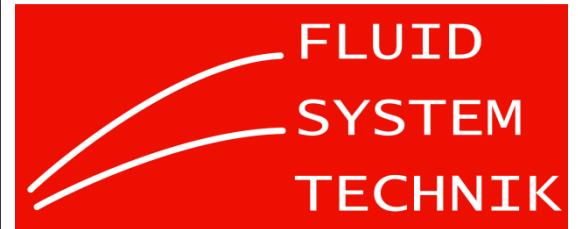
Gas - Feststoffgemischt

$$\text{...} \quad \chi_g \ll \chi_f$$

$$a_f > \sqrt{\frac{\gamma p}{\rho_s}}$$



TECHNISCHE
UNIVERSITÄT
DARMSTADT



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2011
Grundlagen der Turbo-
maschinen und Fluidsysteme
Vorlesung 12

Beispiel zur Nachfragerkst.

- 1.) Stick-Slip bei einem Gelenkteller
- 2.) Hydrolog
- 3.) Membranpumpe



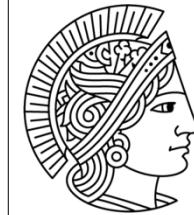
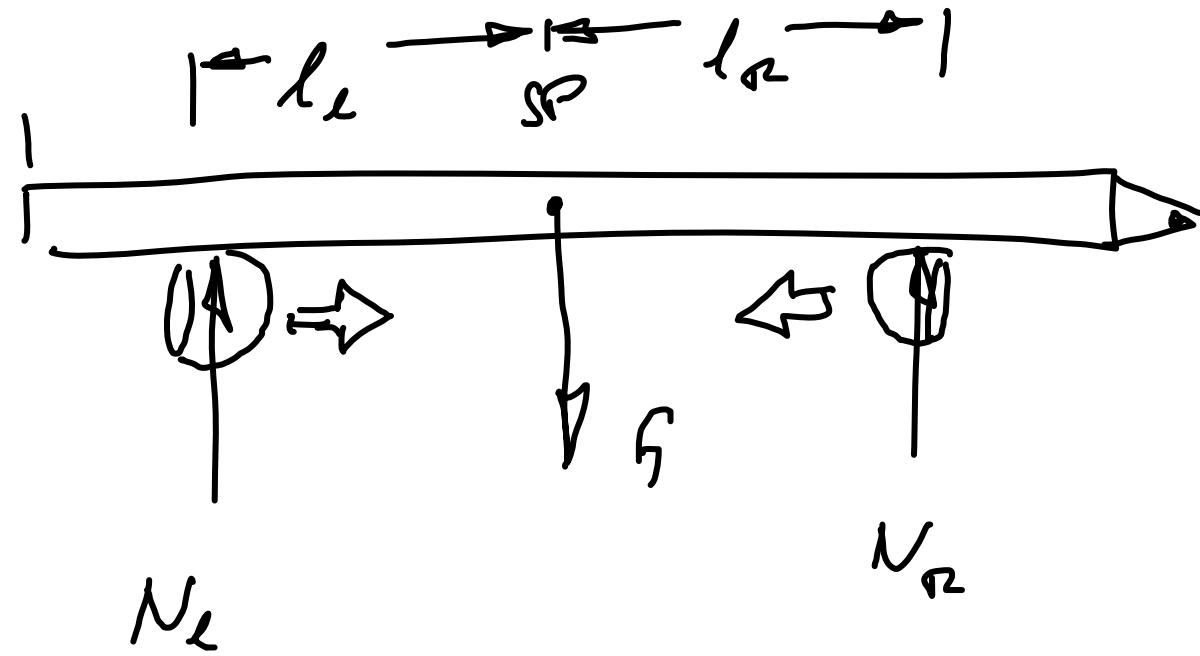
TECHNISCHE
UNIVERSITÄT
DARMSTADT



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2011
Grundlagen der Turbo-
maschinen und Fluidsysteme
Vorlesung 12

Zu 1.) Stick-Slip

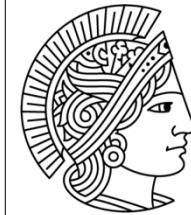
a) Normalkraft in der stick-slip



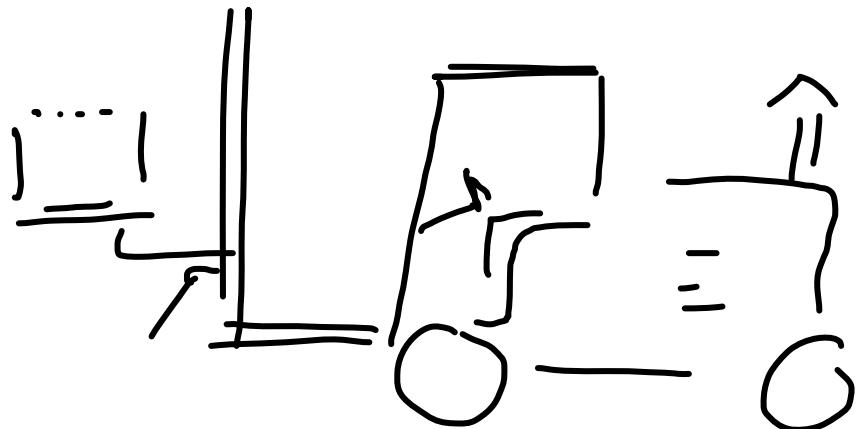
TECHNISCHE
UNIVERSITÄT
DARMSTADT



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2011
Grundlagen der Turbo-
maschinen und Fluidsysteme
Vorlesung 12



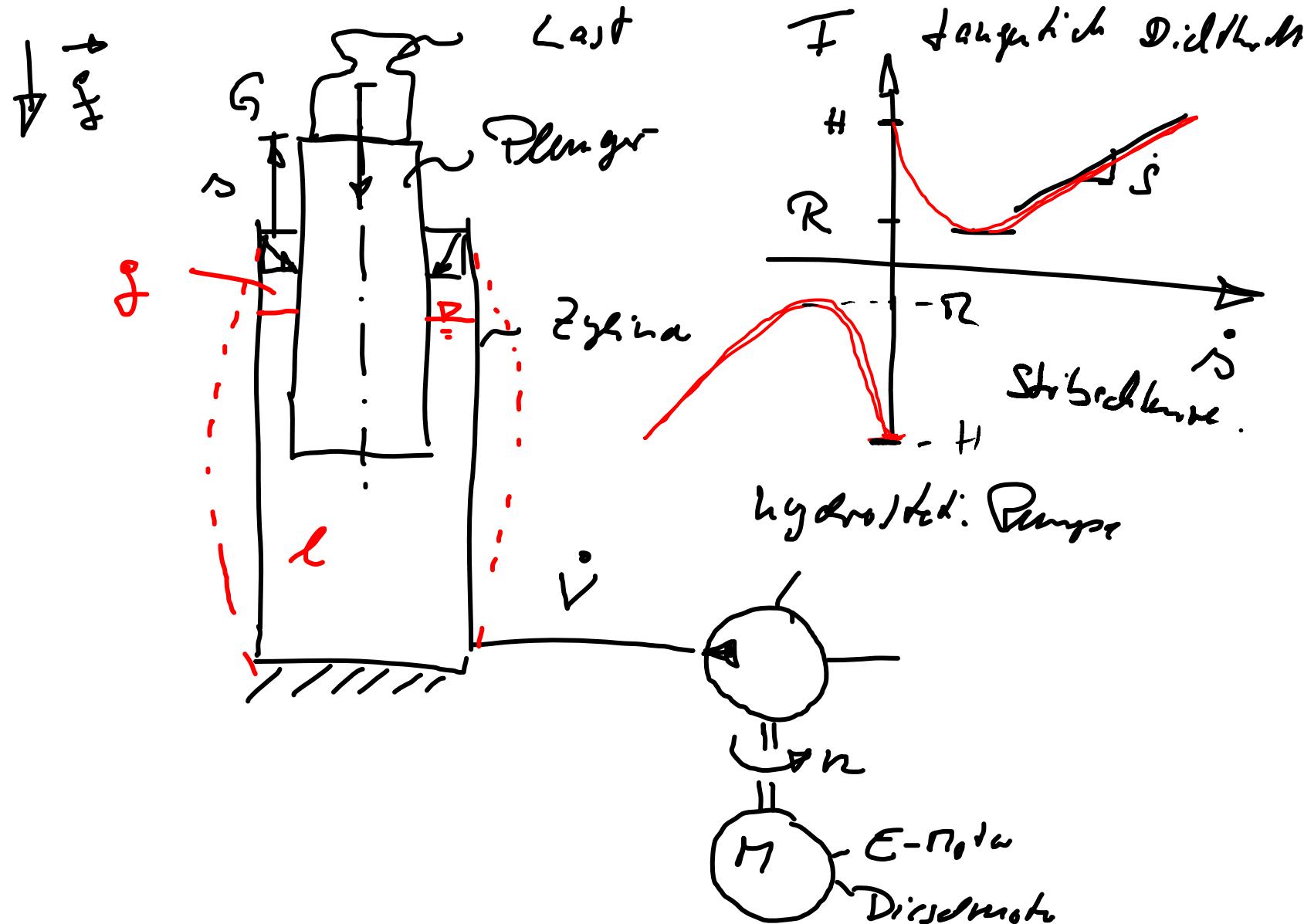
TECHNISCHE
UNIVERSITÄT
DARMSTADT



Plunger-Kolben
Tauchkolben



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2011
Grundlagen der Turbo-
maschinen und Fluidsysteme
Vorlesung 12

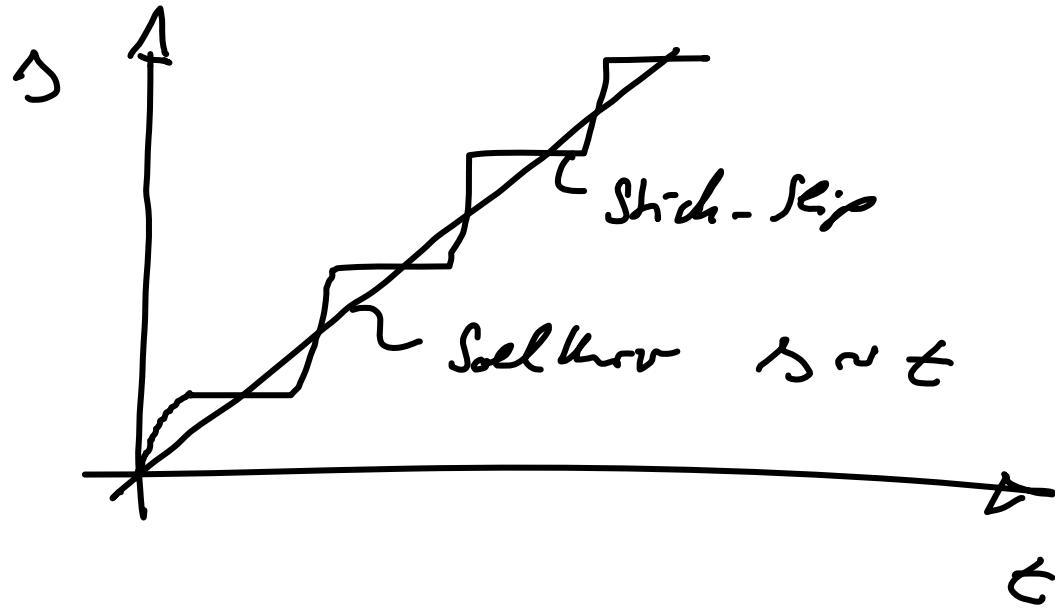


TECHNISCHE
UNIVERSITÄT
DARMSTADT

FLUID
SYSTEM
TECHNIK



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
 Sommersemester 2011
 Grundlagen der Turbo-
 maschinen und Fluidsysteme
 Vorlesung 12



TECHNISCHE
UNIVERSITÄT
DARMSTADT



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2011
Grundlagen der Turbo-
maschinen und Fluidsysteme
Vorlesung 12