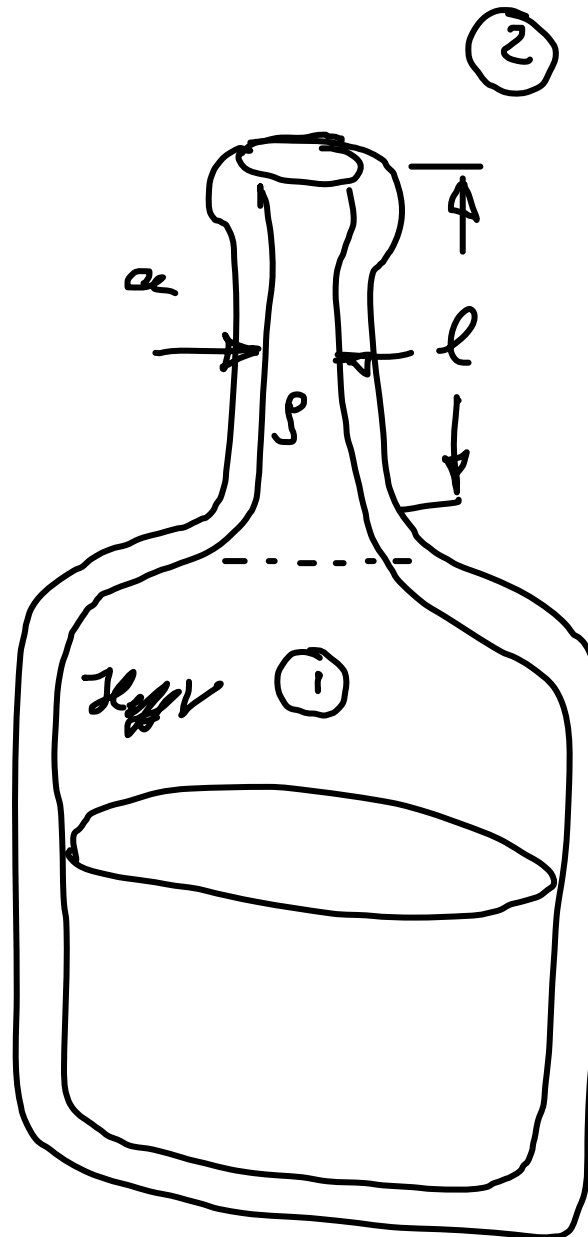
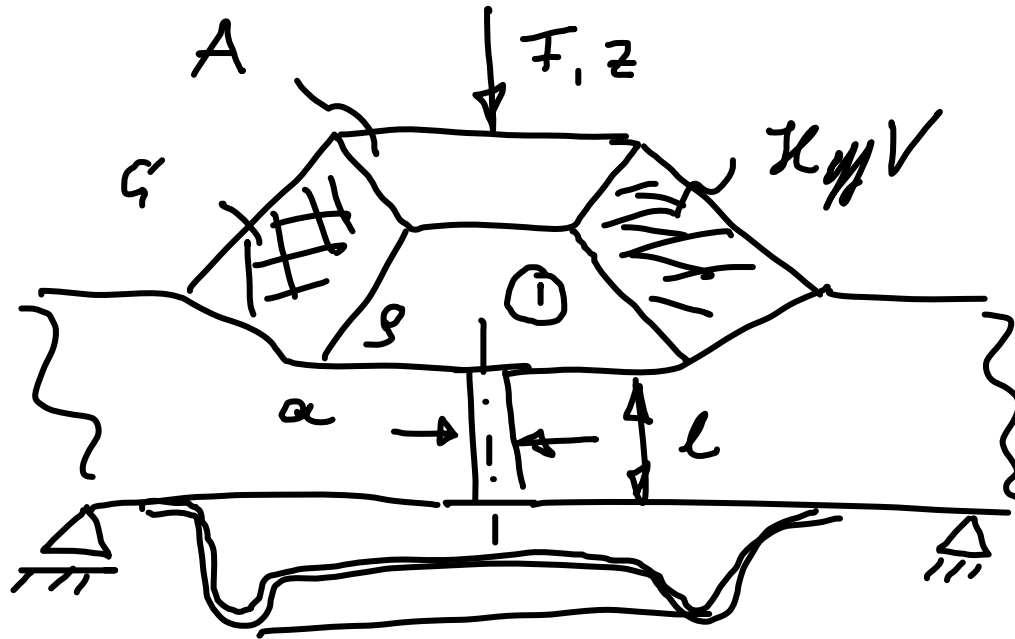


Anwendungsbeispiel: Hydraulisches Notablog.



(2) $\uparrow \equiv \sigma$

$$\xi_{eff} := \frac{1}{p} \frac{\partial p}{\partial p} + \frac{1}{A} \frac{\partial A}{\partial p}$$

$\equiv \sigma$



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2010
Grundlagen der Turbo-
maschinen und Fluidsysteme
Vorlesung 8

Zur Nachvollziehbarkeit eines Gaspolster.

$$\mathcal{H} = \frac{1}{\rho} \frac{\partial \rho}{\partial p}$$

1. Spezialfall: Zustandsänderung ist so „schnell“, dass die Zustandsänderung isentrop ist
 Entropie s eines Flüssigkeitsteilchens ist zeitlich konstant.

Isentropenbeziehung $s = \text{const.}$

$$p = p(s, v) \stackrel{s = \text{const.}}{\downarrow} = \text{const.} \cdot \rho^\gamma = C_1 \rho^\gamma$$

$$\gamma = \frac{c_p}{c_v} \text{ Isentropenexponent}$$

∇ $p(\rho)$ nennt man barotrope Zustandsänderung



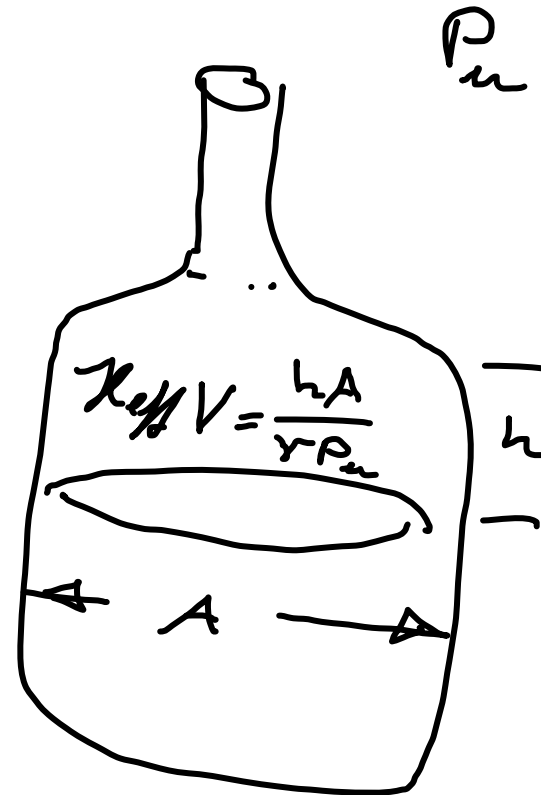
Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2010
Grundlagen der Turbo-
maschinen und Fluidsysteme
Vorlesung 8



$$\nabla R = c_p - c_v$$

$$P = \rho \cdot g \cdot \Delta y$$

$$\kappa = \frac{1}{\rho} \frac{\partial \rho}{\partial P} = \frac{1}{\gamma P}$$



2. Spritzfall: Zustandsänderung
ist so „bequem“,
denn die Temperatur T eines
Gassteiles konstant bleibt.

$$P = P(T, \rho) \stackrel{T = \text{const}}{\downarrow} = P(\rho) \quad \left. \begin{array}{l} \text{barotrope} \\ \text{Zustandsänderung für} \\ T = \text{const.} \end{array} \right\}$$

Ges. Gl. $\rho = \frac{P}{RT}$

$$\kappa = \frac{1}{\rho} \frac{\partial \rho}{\partial p} = \frac{1}{\rho}$$

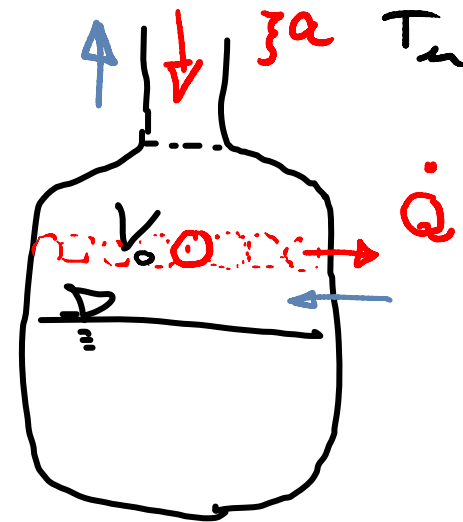
Frage: ω ist langsam und ω ist schnell?

$$\omega_0 = f_h(\underbrace{kA_0}, \rho V_0 c_v)$$

$$\dot{Q} = kA_0 (T - T_u)$$

Newtonscher Ansatz für die Wärme.

$$\Delta E = m c_v \Delta T = \rho V_0 c_v \Delta T$$





	ω_0	hA_0	$\rho V_0 c_v$
T	-1	-1	0
E	0	1	1
Θ	0	-1	-1

$$\dot{Q} = hA_0(T - T_\infty)$$

$$E = c_v \rho V_0 T$$

[T E Θ] Zeit, Energie, Temperatur

$$\omega_0 = \frac{hA_0}{\rho V_0 c_v} \text{ const.}$$

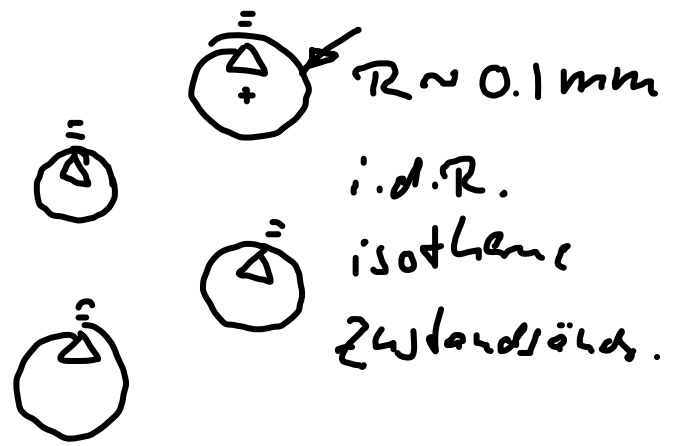
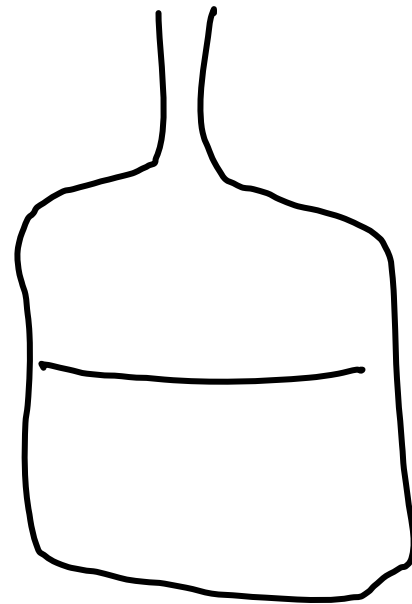
$\omega \ll \omega_0$: isotherme Zustandsänderung
 $\omega \gg \omega_0$: isentrope Zustandsänderung



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2010
Grundlagen der Turbo-
maschinen und Fluidsysteme
Vorlesung 8



$\frac{A_0}{V_0}$ spezifische
Oberfläche

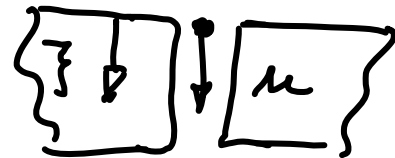


Zurück zum Notizen.

1. Kontinuitätsgleichung für das oben Volumen. (1)

$$\kappa_{eff} V \dot{p} + \mu a - \dot{z} A = 0 \quad \text{Druckabhängigkeit.}$$

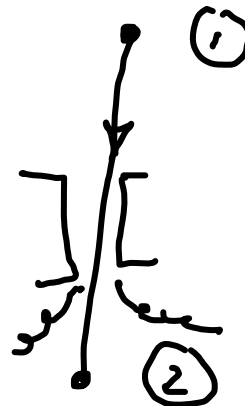
$$\mu = \dot{z}$$



$$\kappa_{eff} V \dot{p} + \zeta a = \dot{z} A$$

2. Bernoulli'sche Gleichung

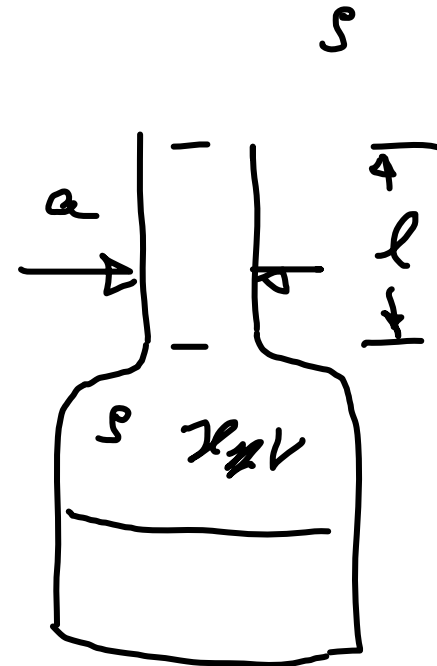
$$p = \rho \dot{z} l + \frac{\rho}{2} \dot{z} \left| \frac{\dot{z}}{\dot{z}} \right| \dot{z}$$





$$\ddot{\xi} + \frac{\gamma}{2e} \dot{\xi} |\dot{\xi}| + \omega^2 \xi = \frac{a}{A} \omega^2 z,$$

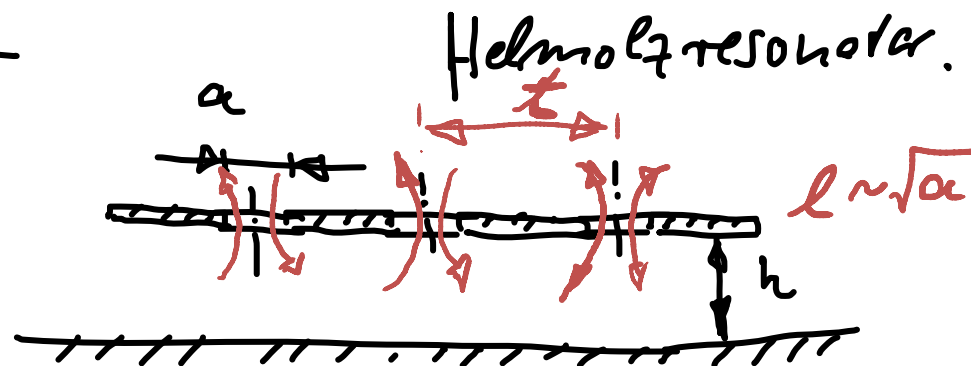
mit $\omega^2 = \frac{a}{\rho_{fl} V_s l}$



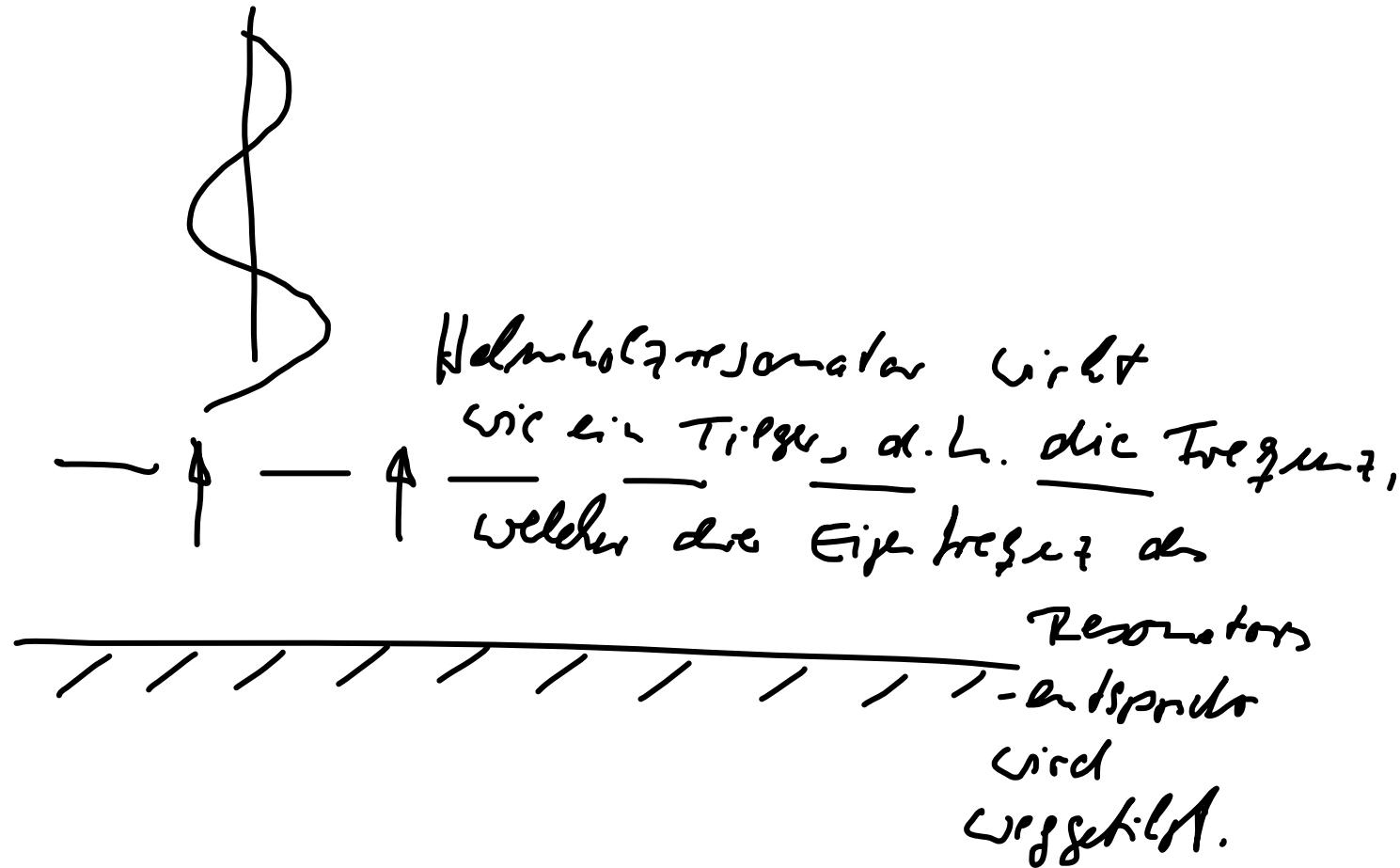
$\nabla \frac{p_m}{\rho_m} = \gamma T_m$

$\omega = \frac{\sqrt{\gamma p_m a}}{\rho_m l V_s}$

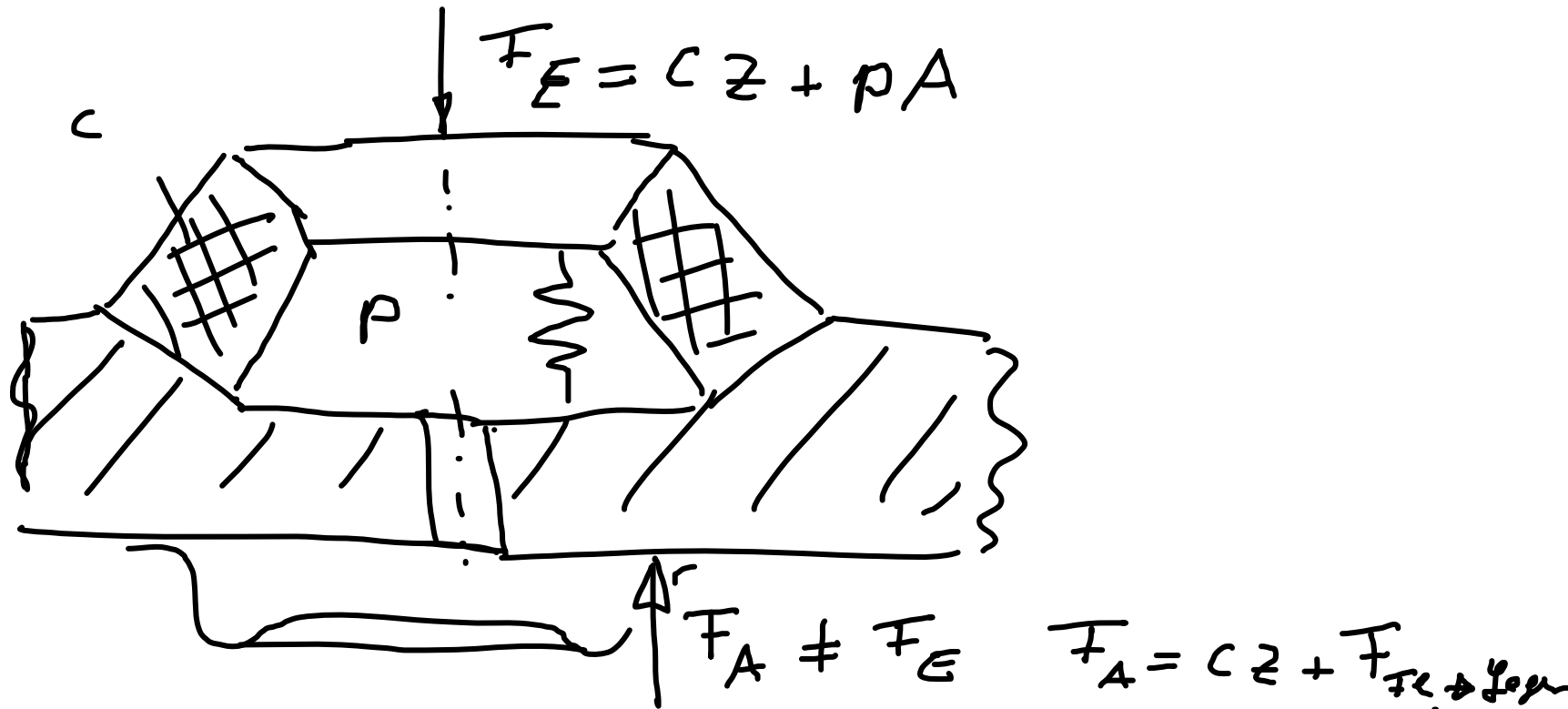
$\omega^2 = \gamma R T_m \frac{\sqrt{a}}{h l^2}$



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2010
Grundlagen der Turbo-
maschinen und Fluidsysteme
Vorlesung 8



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2010
Grundlagen der Turbo-
maschinen und Fluidsysteme
Vorlesung 8



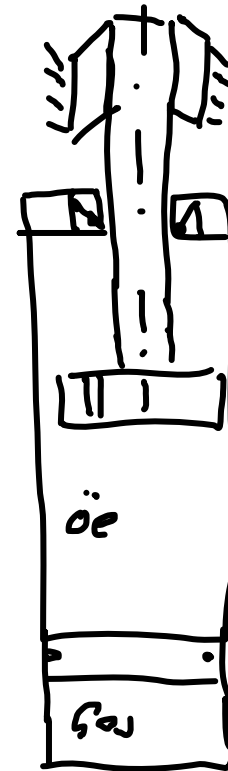
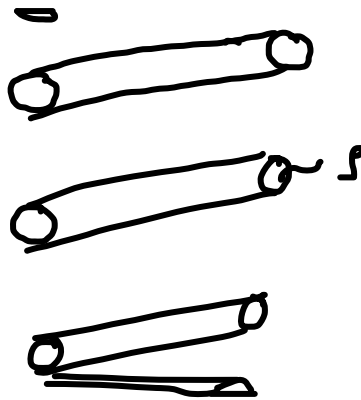
$F_A \neq F_E$, wenn innerhalb der Ebene
Nasse besteht und.

$F_A = F_E$, wenn kein Nasse besteht } Kraftgleichw.

Beispiel für Kraftelemente.



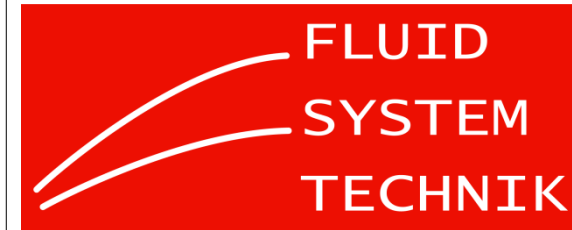
Symbole für Kraftschicht.



$\Omega \ll \omega_0$,
dann ist das Daxyl
ei Kraftsch.



TECHNISCHE
UNIVERSITÄT
DARMSTADT



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2010
Grundlagen der Turbo-
maschinen und Fluidsysteme
Vorlesung 8

Impulsatz für die Strömung von ① → ②

Allgemein: Die zeitliche Änderung des Impuls eines Flüssigkeitskörpers ist der Kraft auf den Körper.

$$\frac{D}{Dt} \int_{V(t)} \rho \vec{u} dV = \vec{F} = \oint_{S'} \vec{t} dS' + \int_V \rho \vec{h} dV$$

\vec{I}

$$d\vec{F}_o = \vec{t} dS' \quad \text{Oberflächenkraft}$$

$$d\vec{F}_v = \rho \vec{h} dV \quad \text{Volumenkraft}$$

