

1. Hauptatz; Wirkungsgrad

Energiegleichung für eine Stromröhre
(1. Hauptatz)

Erhaltungssatz (Axiom)

Die zeitliche Änderung von innerer Energie $E := \int s dV$

und kinetische Energie $K := \int \frac{1}{2} u^2 dV$

ist gleich der Arbeit

pro Zeit (s/ds), die durch Oberflächekräfte $\oint \vec{u} \cdot \vec{t} d\sigma$

und durch Volumenkräfte $\int \vec{u} \cdot \vec{s}_k dV$

an dem Körper verbraucht wird ...



TECHNISCHE
UNIVERSITÄT
DARMSTADT

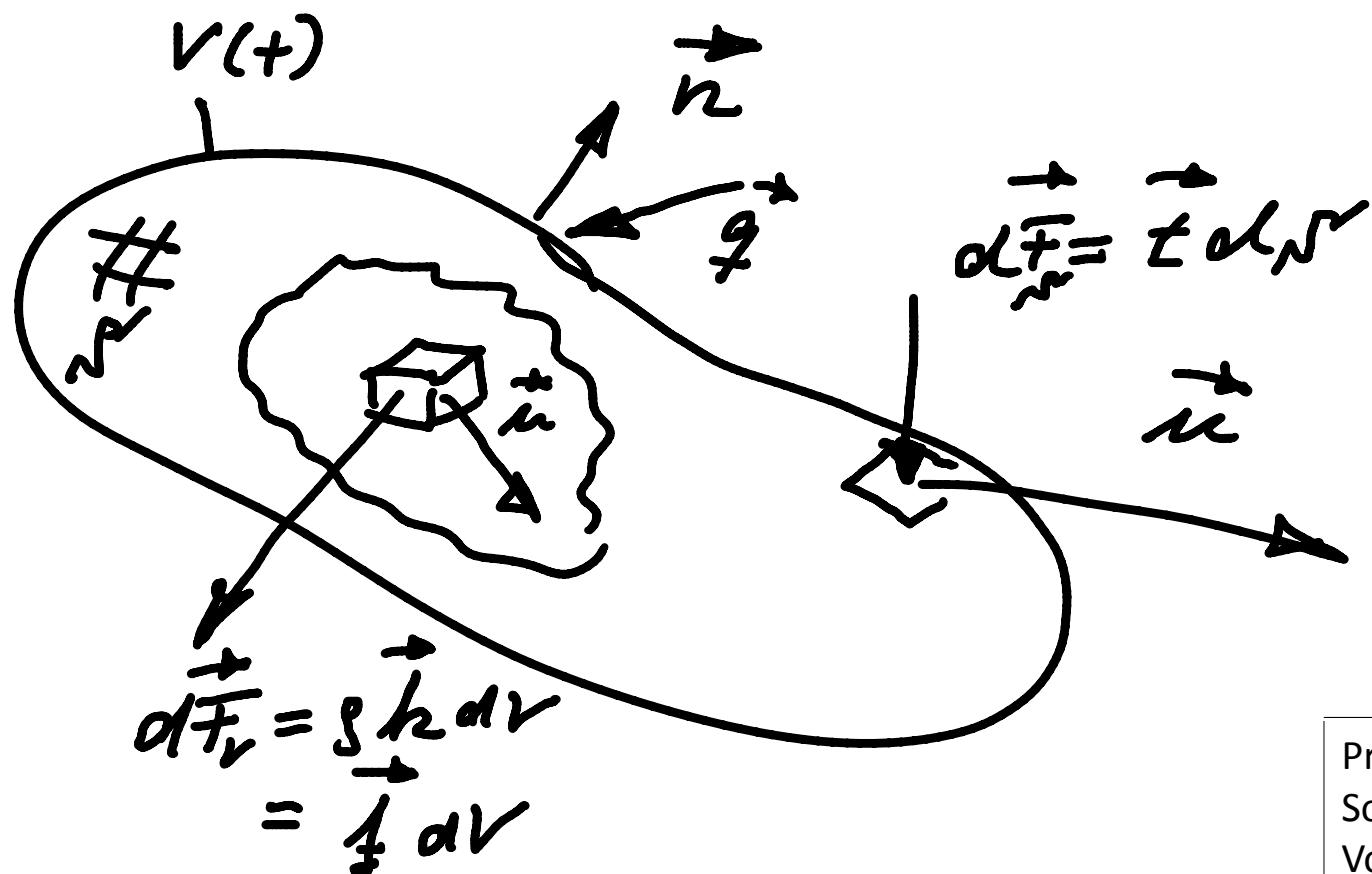
FLUID
SYSTEM
TECHNIK

Grundlagen der
Turbomaschinen und
Fluidsysteme

plus der Wärme, die den Körper pro Zeiteinheit verlässt

$$Q := - \oint_{\partial V} \vec{q} \cdot \vec{n} dA$$

Zugföch. $V_{in} > 0$
abgab. $V_{in} < 0$.



+



$$\frac{D}{Dt}(\kappa + e) = P + \dot{Q}$$

$$\frac{D}{Dt} \int_V \left(\frac{\mu^2}{2} + e \right) dV = \oint_{\partial V} \vec{u} \cdot \vec{t} d\vec{s} + \int_V \vec{u} \cdot \vec{s}_k dV - \oint_{\partial V} \vec{g} \cdot \vec{n} d\vec{s}$$

e spezifisch innerer Energie: Für kohärent idealen Monokristall ist $e \sim$ Absoluttemperatur T

$$\frac{De}{Dt} \neq 0 : \quad e = c_v T + e_a$$

$$\frac{De}{Dt} = 0 : \quad e = c T$$

Aufl.: Die Axiome (Kont; Impulsatz...)

nied aus Symmetriehypothese
~~und~~

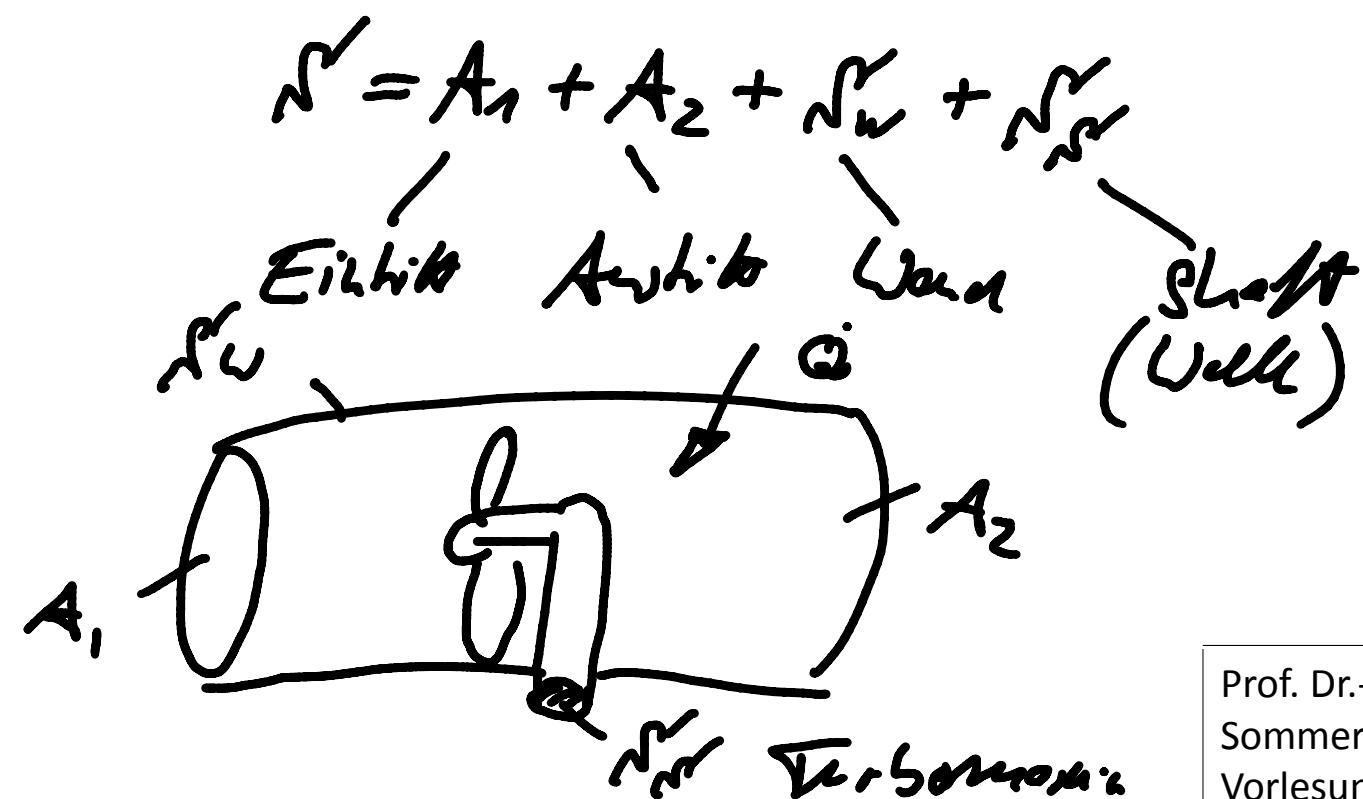
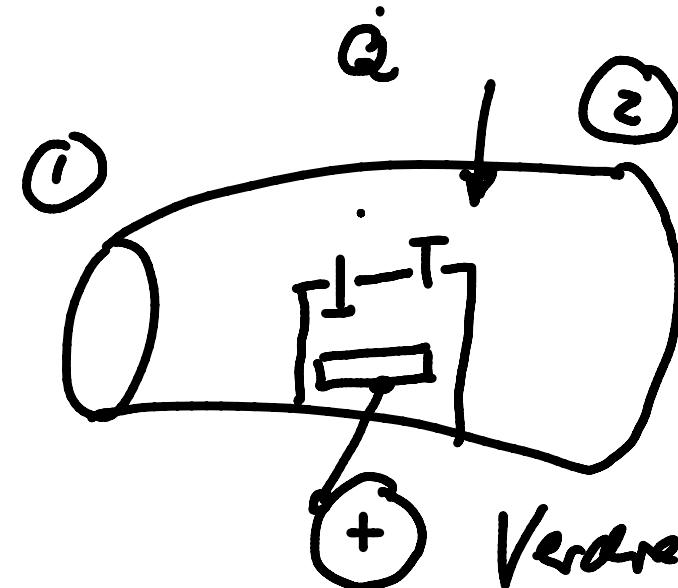
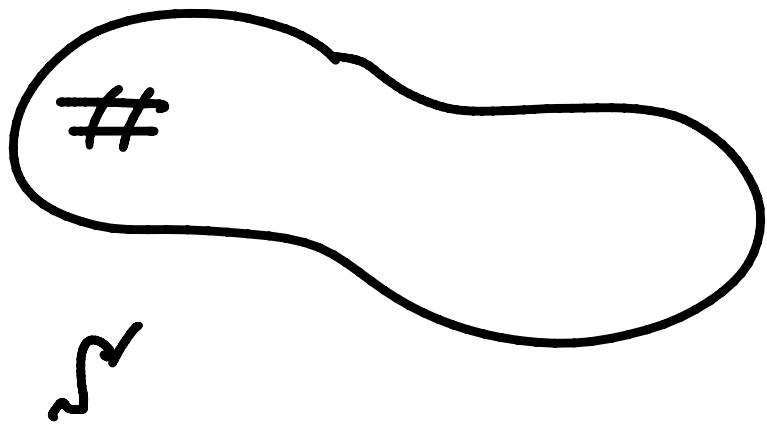
Sind äquivalent zu Symmetriehypothese
(vgl. Physikbuch von Landau.)



TECHNISCHE
UNIVERSITÄT
DARMSTADT

FLUID
SYSTEM
TECHNIK

Grundlagen der
Turbomaschinen und
Fluidsysteme

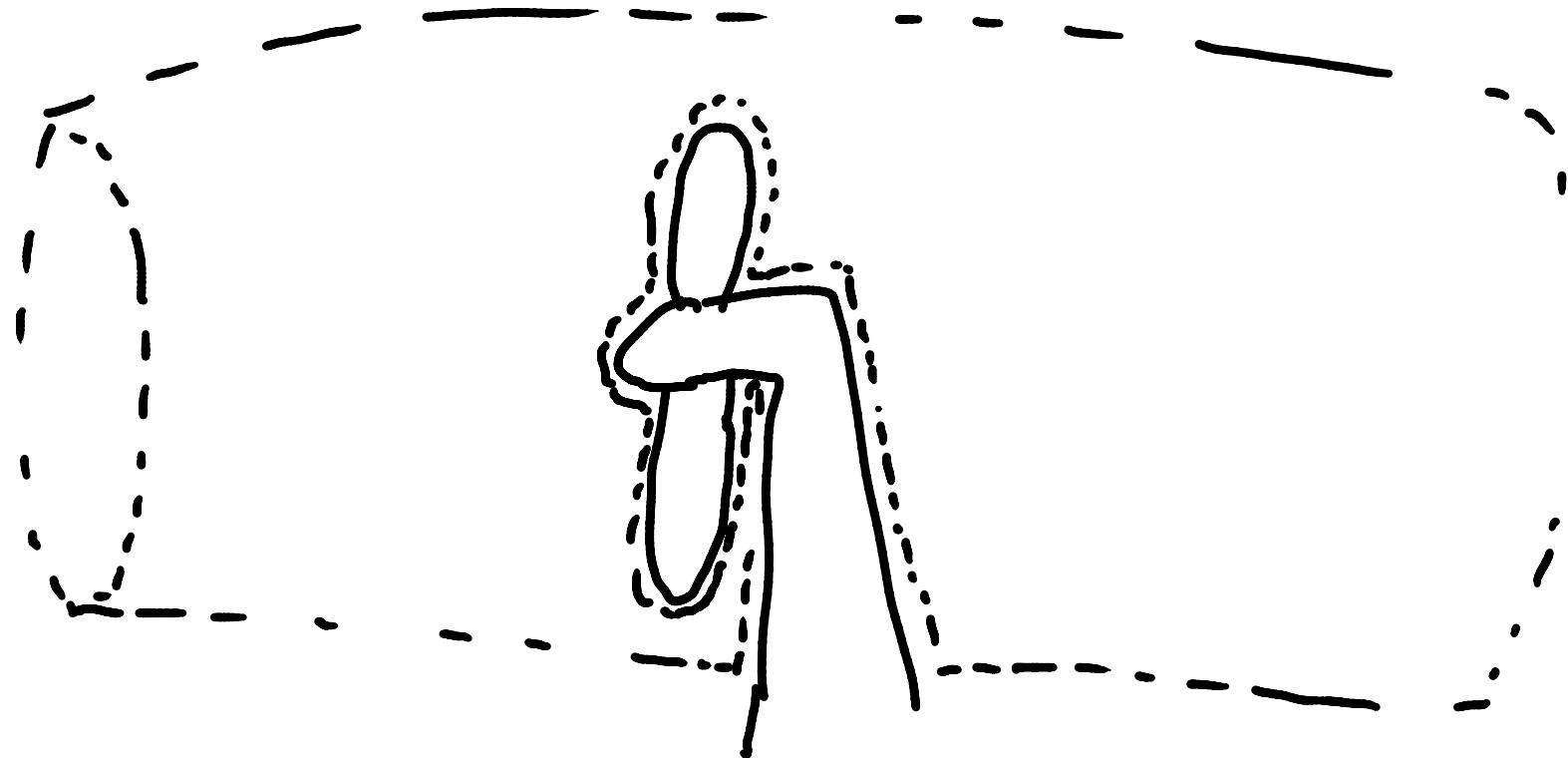


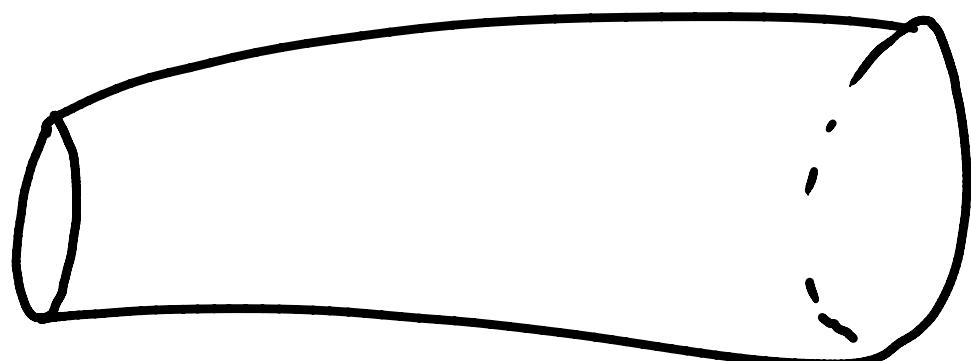


TECHNISCHE
UNIVERSITÄT
DARMSTADT

FLUID
SYSTEM
TECHNIK

Grundlagen der
Turbomaschinen und
Fluidsysteme





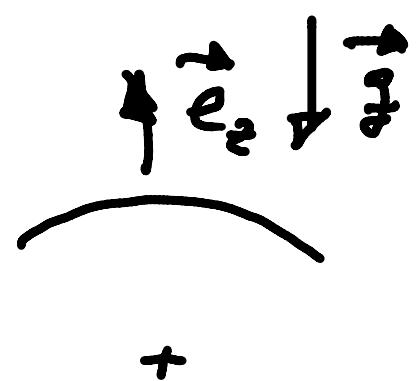
$$\vec{h} = -\nabla \psi$$

Annahme: Die Totale Fließenergie \vec{h} hat ein eindeutiges Potenzial ψ , so dass

$$\vec{h} = -\nabla \psi$$

z.B.: Spezifisch Druckkraft der Schwerkraft

$$\vec{g} = -g \vec{e}_z \Rightarrow \psi = gz + \text{const.}$$



Notwendige Bedingung für ein Polarkiel

$$\tau_{\text{tot}} \vec{k} = 0$$

z.B. Zentrifugal Kraft

$$\vec{k} = r \Omega^2 \hat{e}_r \quad \Rightarrow \quad \psi = -\frac{1}{2} r^2 \Omega^2 + \text{const}$$

Ann.: Die Interpretationskonstante ist beliebig.



TECHNISCHE
UNIVERSITÄT
DARMSTADT

FLUID
SYSTEM
TECHNIK

Grundlagen der
Turbomaschinen und
Fluidsysteme

$$\vec{k} = s_c (\vec{E} + \vec{v}_c \times \vec{B}) \rightarrow \gamma$$



TECHNISCHE
UNIVERSITÄT
DARMSTADT

FLUID
SYSTEM
TECHNIK

Grundlagen der
Turbomaschinen und
Fluidsysteme

s_c Gesamtdichte Zahl der Godunov
Volumeneinheit.

\vec{E} elektrische Feldstärke

\vec{v}_c Wandergeschwindigkeit \propto Leyz

$\vec{v}_c s_c = \vec{i}$ Stromdichterho.

\vec{B} magnetische Feldstärke



Achtung: Nicht alle Massenkräfte haben ein Potenzial

z.B. Corioliskraft hat kein Potenzial.

Zur Freiheit der Volumenkräfte

Kontinuität in doppelter Form:

$$\frac{\partial \vec{v}}{\partial t} + \vec{v} \cdot \nabla \vec{v} = 0$$

$$\frac{\partial \vec{v}}{\partial x} + \vec{v} \cdot \nabla p + \rho \vec{g} = 0$$

$$\int_V \vec{g} \vec{k} \cdot \vec{n} dV = \int_V -\nabla \psi \cdot \vec{g} \vec{n} dV = - \int_V \nabla \cdot (\psi \vec{g} \vec{n}) dV$$

$\frac{\partial \psi}{\partial x}$

$$+ \int_V \psi \nabla \cdot (\vec{g} \vec{n}) dV$$

z.B. Maxwell's in einem Rechteckdruck

Setzt man aus $\nabla \cdot \vec{B} = 0$ $\nabla \cdot (\vec{B}) dV = \vec{n} \cdot (\vec{B}) dA$

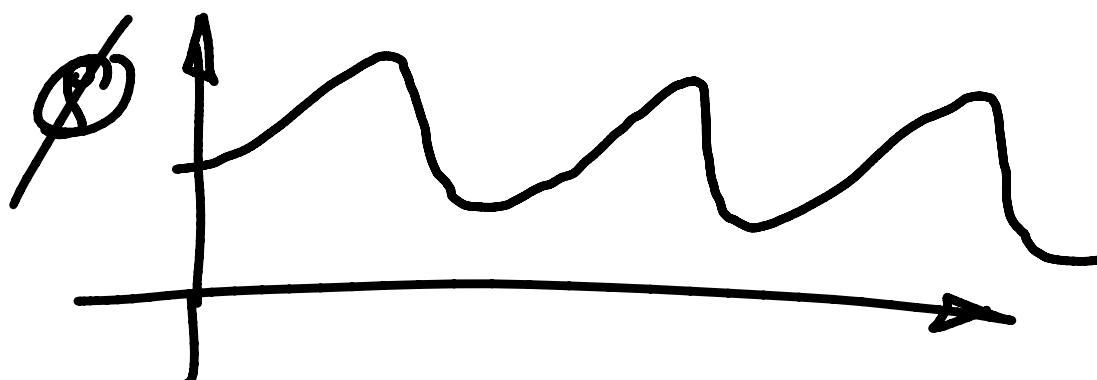
Gesetz der Volumenströmung

$$\int_V \vec{s} \cdot \vec{n} dV = - \oint_S \psi \vec{n} \cdot \vec{n} d\Gamma = \int_V \psi \frac{\partial \phi}{\partial t} dV$$

\oint_S

Flussintervall vgl. Reynolds Transport Theor.

2. Annahme: Im zeitlich periodisch stationären Prozess.



$$\frac{\partial \phi}{\partial t} = \sigma$$



$$\frac{D}{Dt} \int_V g \left(e + \frac{u^2}{2} \right) dV + \oint_S \gamma \vec{u} \cdot \hat{n} dS + \int_V \gamma \frac{\partial e}{\partial t} dV =$$

$V(t)$

\oint_S

V

$$= \int_{A_1 + A_2} -\rho \vec{u} \cdot \hat{n} dS + \int \vec{t} \cdot \hat{n} dS + \dot{Q}$$

$A_1 + A_2$

$\underbrace{\quad}_{A_1 + A_2}$

$P_{W, \text{Wellenleistung}}$

3. Annahme:

An A_1 und A_2 handelt es

ausgleichende Stöß. \Rightarrow Stromlinie sind \parallel



$$\Rightarrow \vec{t} = -\rho \vec{u}$$



$$\frac{\partial}{\partial t} \int g \left(\frac{u^2}{2} + e \right) dV + \int \frac{\partial \psi}{\partial t} \psi dV +$$

$\psi := h$ Enthalpie

$$+ \int \underbrace{\left(e + \frac{P}{\rho} + \frac{u^2}{2} + \psi \right)}_{h_t} g \vec{u} \cdot \vec{n} dS' = P_{\text{ext}} + \dot{Q}$$

$A_1 + A_2$ $h_t :=$ Totalenthalpie

Im zertifiz. Reiter stationären Prozess.

$$\frac{\partial}{\partial t} \int (1) dV = 0.$$

$$\dot{m} = - \int_{A_1} S \vec{u} \cdot \vec{n} dS + \int_{A_2} S \vec{u} \cdot \vec{n} dS' \quad \vec{u} \cdot \vec{n}$$



TECHNISCHE
UNIVERSITÄT
DARMSTADT

FLUID
SYSTEM
TECHNIK

Grundlagen der
Turbomaschinen und
Fluidsysteme

$$\dot{m}(h_{t2} - h_{t1}) = P_{nr} + Q$$

$$h_{t2} - h_{t1} = w + q$$

$$w := \frac{P_{nr}}{\dot{m}} \quad q = \frac{Q}{\dot{m}}$$

Im Folgenden. ① Wirkungsprinzip bei
Fluidantriebsmaschinen.

② Anwendungsbeispiel
↳ Druckspeicher oder Luftfahr.



TECHNISCHE
UNIVERSITÄT
DARMSTADT



Grundlagen der
Turbomaschinen und
Fluidsysteme



Wirkungsgrad von Fluidmaschinen

mit
Dicht -
änder.

ohne
Dichtänder.

Kraftmaschine

Arbeits-
maschin.

Turbo-
maschin.

Vergröße-
rungsmaschin.

$$\frac{D\bar{P}}{D\bar{E}} \neq 0 \quad \frac{D\bar{P}}{D\bar{E}} = 0$$

$$\frac{D\bar{P}_w}{D\bar{E}} > 0$$

Draill-
sack

Hydrostatisch.

Gömn.

Beweg.

Schnelllauf.

mit
Erhöhung
 $\delta \neq 0$

ohne
Wärme

$$\dot{Q} \equiv 0$$

translativ

rotatorisch

"langsam" und "schnell"



Der Wirkungsgrad ist ein
dimensionsloses Maß für die Dissipation
in einer Maschine.

Unterschiedl. zw. Kraft- und Arbeitsmasch. in
ist notwendig:

$$\gamma^{\pm 1} := \frac{m g H}{P_{sr}}$$

+1 Arbeitsmodus: $P_{sr} > 0$
-1 Kraftmodus: $P_{sr} < 0$.

$$[gH] = \frac{c^2}{T^2}$$

$$gH := \left(\frac{P_2}{\rho_2} + \frac{u_2^2}{2} + \gamma_2 \right) - \left(\frac{P_1}{\rho_1} + \frac{u_1^2}{2} + \gamma_1 \right)$$

γ_2 γ_1

$$gH = \gamma$$

H Förderhöhe > 0 Arbeitssch.

04.06.2012 H Fallhöh. < 0 hält me..



TECHNISCHE
UNIVERSITÄT
DARMSTADT

FLUID
SYSTEM
TECHNIK

Grundlagen der
Turbomaschinen und
Fluidsysteme



$$gH = (h_{t_2} - h_{t_1}) - (e_2 - e_1)$$

$\dot{Q} \equiv 0$ einsetzen in 1. WS:

$$\gamma^{\pm 1} P_{\infty} = m g H \quad \left. \begin{array}{l} \\ \end{array} \right\} \quad \begin{array}{l} g = \text{const.} \\ \boxed{\gamma^{\pm 1} P_{\infty} = Q \gamma g H \\ = Q (P_{t_2} - P_{t_1})} \end{array}$$

Spzch $\gamma \equiv \text{const}$