

# Erntefaktor nach Betz

System Windkraft

Modul Turbine

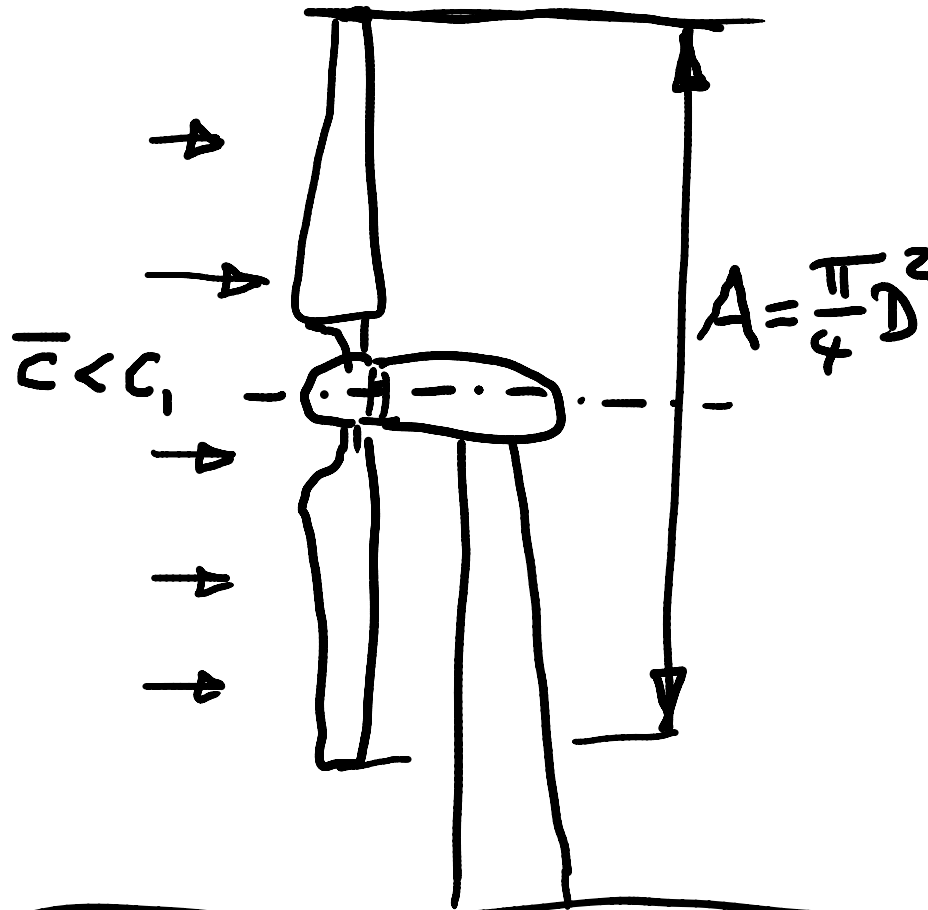
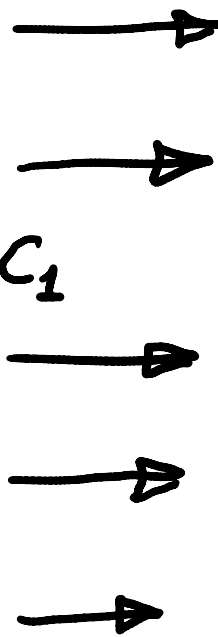


TECHNISCHE  
UNIVERSITÄT  
DARMSTADT

FLUID  
SYSTEM  
TECHNIK

Optimierung und  
Skalierung von  
Fluidsystemen

Auströmung



Abströmung



$$c_2 < \bar{c} < c_1$$

$c_1$  ungeleitete Auströmungsgeschwindigkeit.

Prof. Dr.-Ing. Peter Pelz  
Wintersemester 2012/13  
Vorlesung 2 F 11

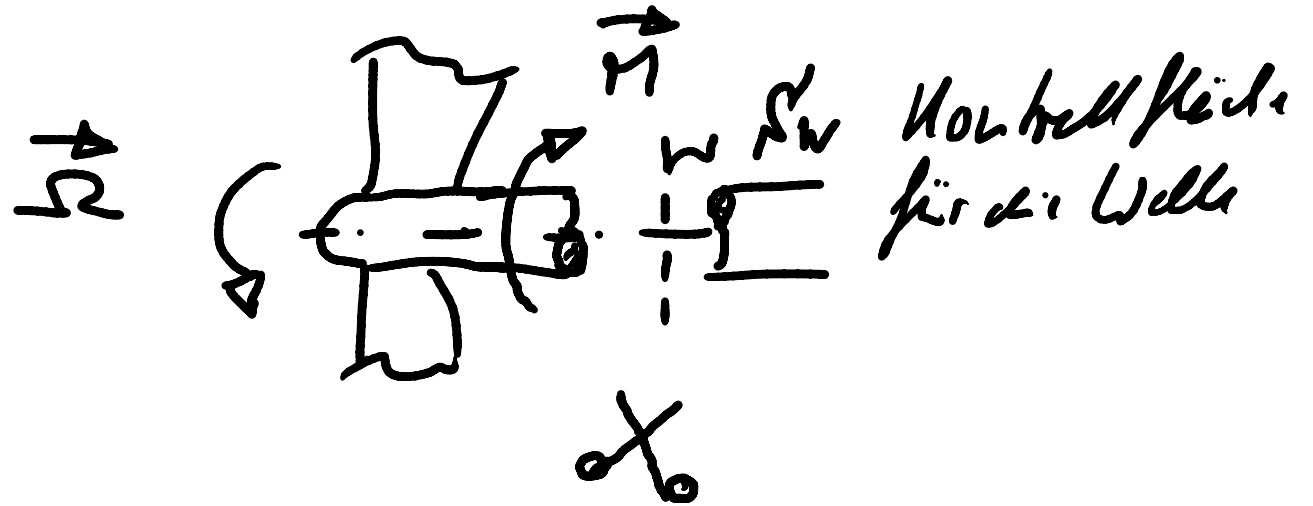


## Optimierungsfrage:

Was muß ich tun, um möglichst viel  
mechanische Arbeit pro Zeiteinheit  $P_T$   
aus dem Leistungsaufschlag  $P_{avail}$  zu erhalten?

## Wellenleistung

$$P_T = -\vec{M} \cdot \vec{\Omega}$$



Im Rahmen dieser  
Vorlesung soll  $P_T > 0$ .

$$\vec{M} \cdot \vec{\Omega} < 0 \text{ Kraftmaschine}$$

$$\vec{M} \cdot \vec{\Omega} > 0 \text{ Arbeitsmaschine}$$

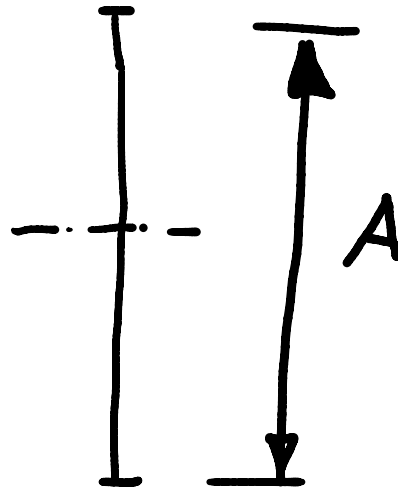
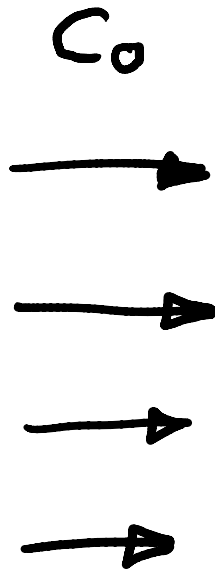
Die verfügbare Leistung  $P_{\text{avail}}$  ist eine definierte Größe für eine ideale Maschine.



TECHNISCHE  
UNIVERSITÄT  
DARMSTADT



Optimierung und  
Skalierung von  
Fluidsystemen



$$\frac{\rho}{2} C_0^2$$

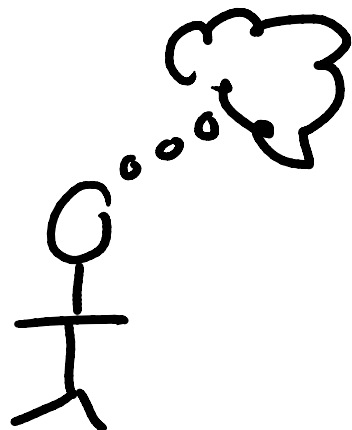
Ideale Maschinen, wandeln vollständig die kinetische Energie

Prof. Dr.-Ing. Peter Pelz  
Wintersemester 2012/13  
Vorlesung 2 F 13



$$\frac{\rho}{2} c_0^2$$

kinetische Energie eines  
Flüssigkeitsteilchens



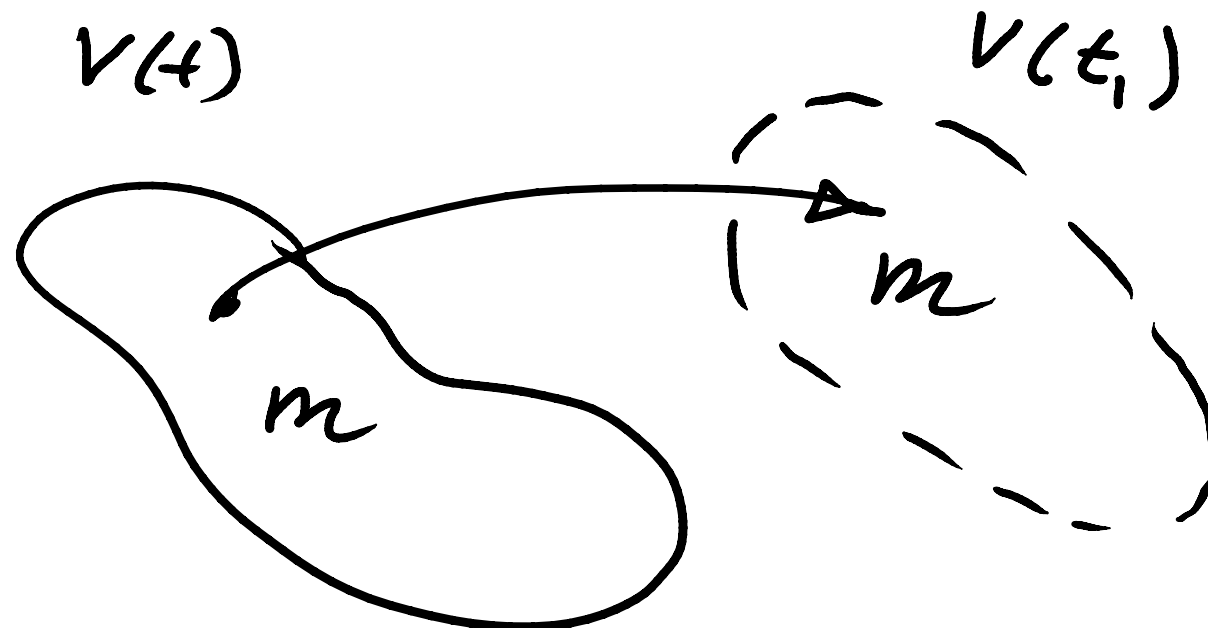
- zeitliche  
V.

Die Änderung der kinetischen Energie  $K$   
plus die Änderung der inneren Energie  $E$   
~~ist gleich der Leistung~~ eines  
Flüssigkeitskörpers des Volumens  $V(t)$  und  
des Masse  $m = \rho V$  ist gleich der sekundlichen  
Arbeit der Spannarbeit (Oberflächenkräfte)  
und der Leistung der Volumenkräfte  
plus der pro Zeiteinheit zugeführten  
Wärmemenge.

H. Helmholtz

1847

"Über die  
Erhaltung der  
Kraft"



$$\frac{D\beta}{Dt} = \sigma, \text{ wenn } \left(\frac{u}{a}\right)^2 \ll 1$$

$$\left(\frac{L}{a}\right)^2 \ll 1$$

$$\frac{\rho L}{a} \ll 1$$

$$Ma = \frac{u}{a}$$

$$He = \frac{\rho L}{a}$$

$$\gamma = 0.5$$

$$K = \frac{E}{\rho L^2}$$



$$\frac{DK}{Dt} + \frac{DE}{Dt} = P + \dot{Q}$$

$$K = \int_{V(t)} dk = \int_{V(t)} \frac{\rho}{2} c^2 dV$$

$$dk = \frac{\rho}{2} c^2 dV = \frac{1}{2} c^2 dm$$

$$E = \int_{V(t)} dE = \int_{V(t)} \rho e dV$$

$$dE = dm e = \rho e dV$$

$e$  molle spez.

innere Energie

$c_v$  ist die spezifische

Wärmekapazität:

$e \sim T$  kalorisch ideale  
 $e = c_v T$  Stoffe



$$\frac{D\rho}{Dt} = 0, \text{ denn } \rho = \rho = c$$



$$F = \int \vec{c} \cdot d\vec{F} = \oint \vec{c} \cdot \vec{e} dS + \int \vec{c} \cdot \vec{f} dV$$

$$S = S_1 + S_2 + S_3 + S_4$$

$P_T$

~~$d\vec{F} = \vec{c} dS$~~

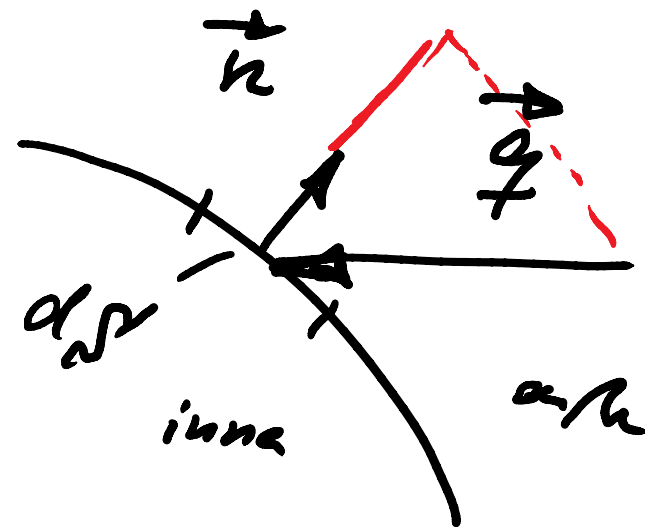
$d\vec{F} = \vec{e} dS$  Oberflächkraft (z.B. Schnittkraft)

$d\vec{F} = \vec{f} dV$  Volumenkraft (z.B. Schwerkraft)



Zugeführte Wärme

$$\dot{Q} = \int d\dot{Q}$$



$$d\dot{Q} = - \vec{q} \cdot \vec{n} dS$$

$\vec{q}$  Wärmestromvektor

$$\dot{Q} = - \oint_S \vec{q} \cdot \vec{n} dS$$

$$[\vec{q}] = \frac{FL}{T L^2} = \frac{ML L}{T^2 T L^2} = \frac{M}{T^3}$$





$$\frac{D}{Dt} \int_{V(t)} \rho \left( \frac{c^2}{2} + \dots \right) dV = \oint_{\mathcal{N}} \vec{c} \cdot \vec{n} d\mathcal{N} + \int_V \vec{c} \cdot \vec{f} dV +$$

$\mathcal{N} = \mathcal{N}_w + \dots$

bei  
einer  
idealen  
Turbine

~~$$- \oint_{\mathcal{N}_2} \vec{q} \cdot \vec{n} d\mathcal{N}$$~~

Reynoldische Transporttheoreme

$$\frac{D}{Dt} \int_{V(t)} \phi dV \quad \frac{\int_{\text{Reynolds}}}{\int_{\text{Lagrange}}} \quad \frac{\partial}{\partial t} \int_V \phi dV + \oint_{\mathcal{N}} \phi \vec{c} \cdot \vec{n} d\mathcal{N}$$

Kontrollvolumen    zeitl. l.d.

$V(t)$   
materiell Vol. ☹️ zeitlich vari.  
07.11.2012



$$\underbrace{\frac{\partial}{\partial t} \int_V \frac{\rho}{2} c^2 dV}_{\checkmark} + \oint_{\underbrace{\mathcal{N}_1 + \dots}_{\mathcal{N}_W}} \frac{\rho}{2} c^2 \vec{c} \cdot \vec{n} d\mathcal{N} = \underbrace{\int_{\mathcal{N}_W} \vec{t} \cdot \vec{c} d\mathcal{N}}_{-P_T} + \dots$$

Idealer Prozess:  $dc \equiv 0$

im zeitlich Mittel stationären Prozess.

$$\overline{\phi} := \lim_{T \rightarrow \infty} \frac{1}{T} \int_0^T \phi d\tau$$

$$P_{\text{avul}} := \frac{\rho}{2} c_0^3 A$$

$\vdash$  Definition



$$\zeta_p := \frac{\text{Wellenleistung}}{\text{verfügbare Leistung}} = \frac{P_T}{P_{\text{avail}}}$$

Systemgröße

Erntefaktor

Coefficient of Performance

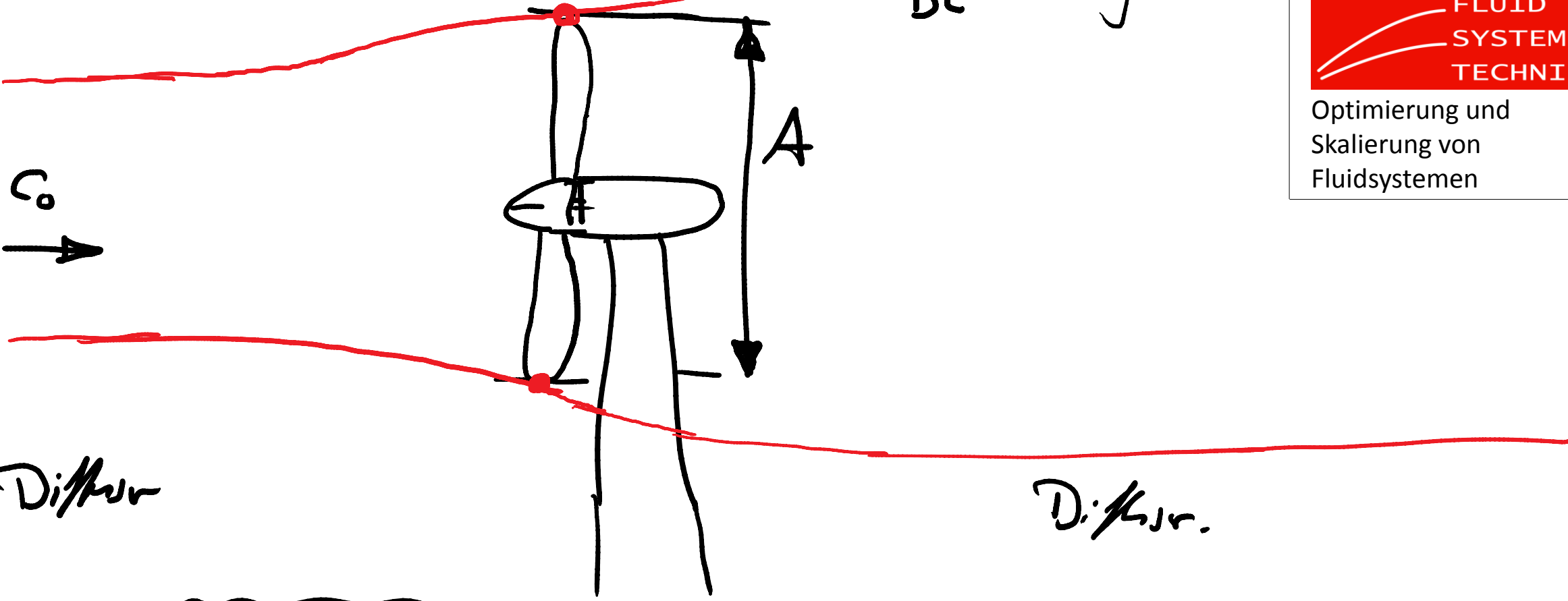
(Leistungsbeiwert)

$$\lambda_i = \frac{P_T}{\rho D^5 \eta^3} \quad \text{Modellkenngröße}$$

$$\zeta := 1 - \frac{P_L}{P_T} \quad \left. \begin{array}{l} P_L \text{ dissipierte Leistung } \\ \text{(innere Reibung)} \end{array} \right\} \Delta N_{\text{int}}$$



~~$\frac{Dp}{Dt} \approx 0 \int_2 dN = c \cdot A$~~



Differ

Differ.

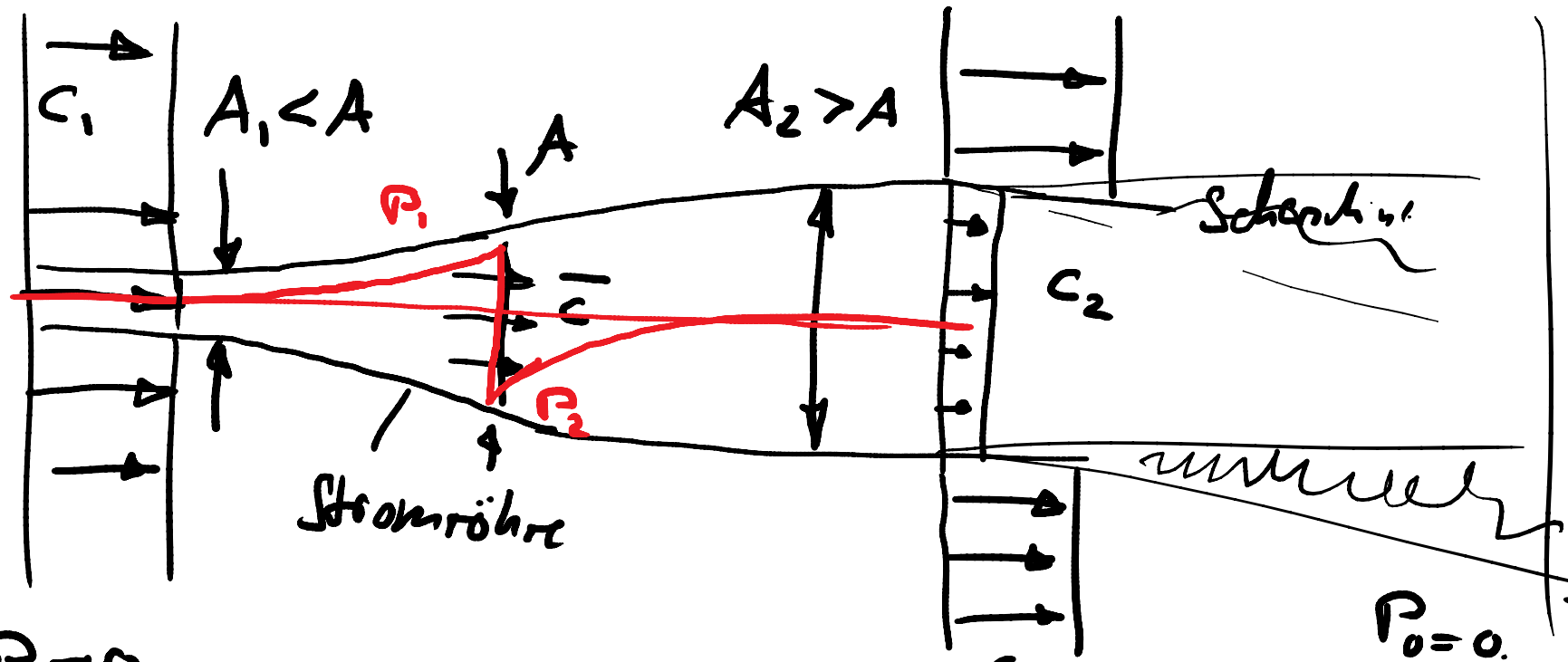
Zustieg

Modul

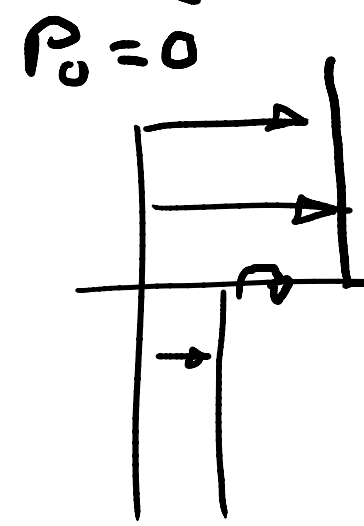
$$\eta := 1 - \frac{D}{D_T}$$

hydraulische Verluste  
Aerodynamik

Abström



$P_0 = 0$   
 $\frac{DP}{Dt} = 0$   $\rho = \text{const}$



Helmholtz instabilität

