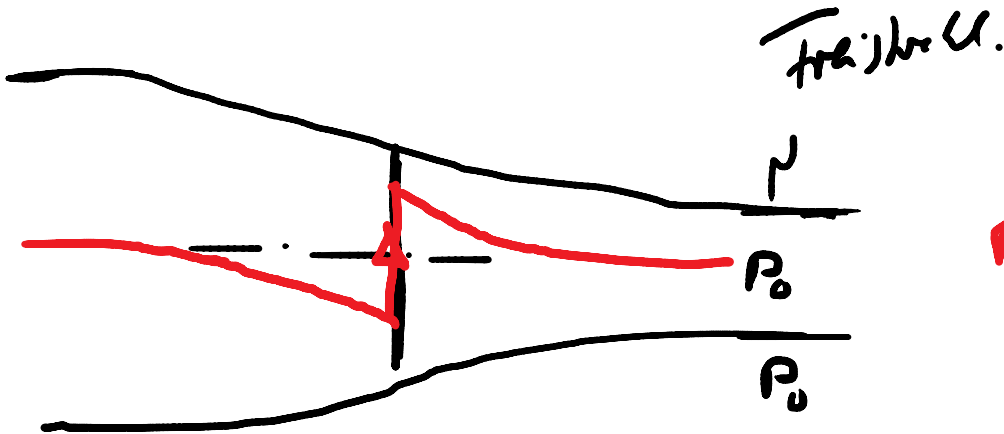
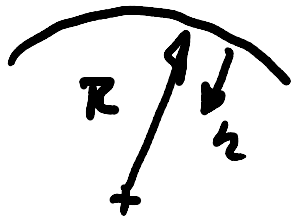


Arbeitsmedie



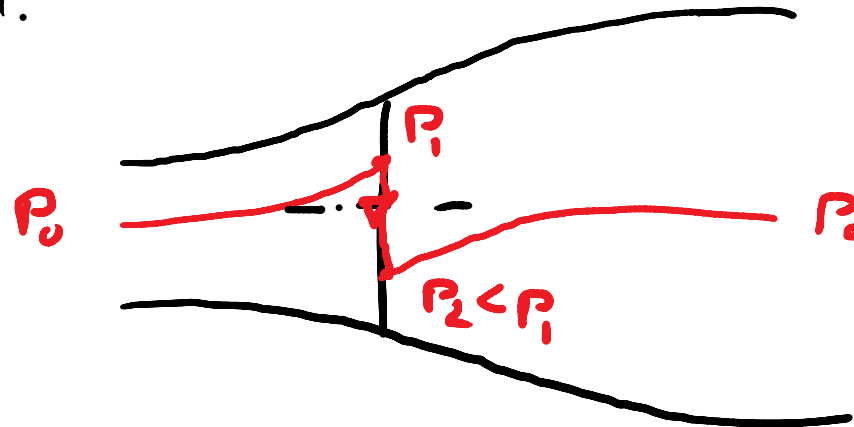
In einem Freistrahle herrscht Abgespannt, sofern die Stromlinien parallel sind und nicht fließen **ab**.

$$\frac{\partial P}{\partial r} = \rho \frac{c^2}{R}$$



! Krümmungseffekt

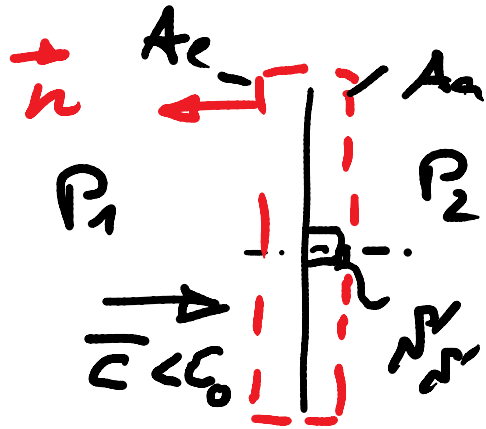
Kraftmedie



Bei einer Kraftmedie fällt die Enddruck unstrahlig über die Nozzle.
Für $g = \text{const}$, fällt der totale Druck unstrahlig über die Nozzle.



~~Ex~~ 1. Hauptbots für das Modell für $\frac{\partial \sigma}{\partial t} = 0$



$$N = A_c + A_a + N_{w1} + N_w$$

$\bar{c} > c_0$ bei einer Abzweigung...

$\vec{t} = -p\vec{n}$ für
ausgewählte Fläche

$$\int_{A_c + A_a + \cancel{N_{w1}} + \cancel{N_w}} \rho \left(\frac{c^2}{2} + e \right) \vec{c} \cdot \vec{n} dN = \int_{N_{w1}} \vec{t} \cdot \vec{c} dN + \int_{A_c + A_a} -p\vec{n} \cdot \vec{c} dN + \int_V \rho \vec{g} \cdot \vec{c} dV$$

Leistungs, die der
Flüssigkeit insb. die

Welle zuzuführen wird.

$$= -\dot{Q} = -\vec{n} \cdot \vec{R}$$



TECHNISCHE
UNIVERSITÄT
DARMSTADT




Optimierung und
Skalierung von
Fluidsystemen

Prof. Dr.-Ing. Peter Pelz
Wintersemester 2012/13
Vorlesung 3 F 25



$$\int_{A_e + A_a} \rho \left(\frac{p}{\rho} + \frac{c^2}{2} + e \right) \vec{c} \cdot \vec{n} dS = -P_T + \int_V \vec{f} \cdot \vec{c} dV$$

 Gauss. $\int_V \nabla \cdot () dV = \int_{S^*} () \cdot \vec{n} dS$

$$\vec{f} \cdot \vec{c} = -\nabla \psi \cdot \vec{c}$$

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

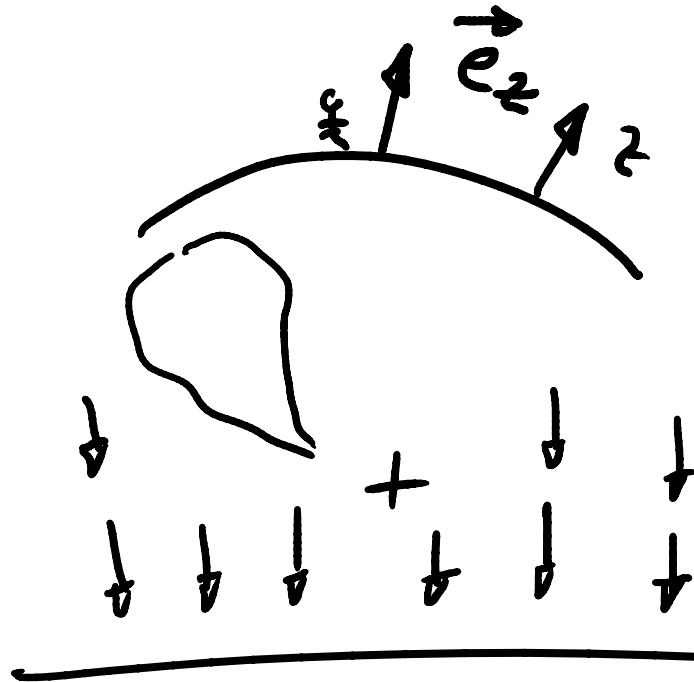
ψ ist das Potential der Volumenkrft.

\vec{f} hat ein Potential, wenn \vec{f} rotationsfrei ist.



$$\vec{f} = -\rho g \vec{e}_z$$

Schwerkraft



$$\psi = \rho g z + \text{const.}$$

||
a

$$\vec{f} = r \Omega^2 \rho \vec{e}_r$$

Zentrifugalkraft

$$\psi = -\frac{1}{2} r^2 \Omega^2 \rho + \text{const.}$$

||
a

Corioliskraft hat kein Potential?

$$\vec{f} = \rho_e \left(\vec{E} + \vec{v}_e \times \vec{\Omega} \right)$$

ρ_e Gesamtdichte
 \vec{E} elektrostatisches Feld
 $\vec{v}_e \times \vec{\Omega}$ Corioliskraft
 Gesamtdichte
 elektrostatisches Feld
 Corioliskraft



$$\vec{f} \cdot \vec{c} = -\nabla \psi \cdot \vec{c} = -\nabla \cdot (\psi \vec{c}) + \psi \nabla \cdot \vec{c}$$

$$= -\nabla \cdot (\psi \vec{c}) \quad \text{für } \nabla \cdot \vec{c} \equiv 0,$$

d.h. für inkompressible
Ström.

Hinweis: Folge der Annahme $\rho = \text{const}$ für
stationäre kompressible Strömung.

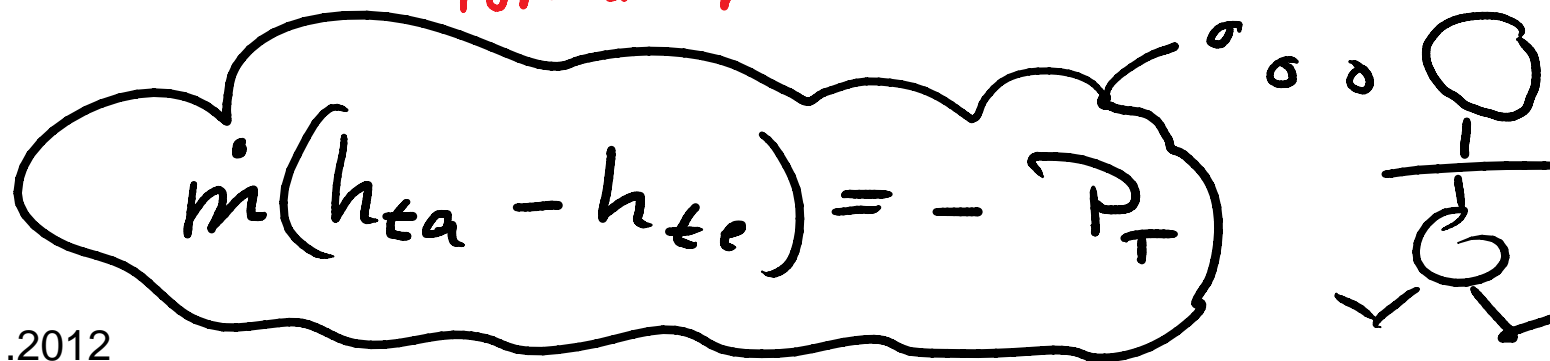
Ugl. Paper in Ol & the upper limit.... "



$$\int_V \vec{f} \cdot \vec{c} \, dV = \int_{S'} -\psi \vec{c} \cdot \vec{n} \, dS'$$

$$\psi^* = \frac{\psi}{g} \quad \text{Potential der Massekraft} \quad \vec{h} = \frac{\vec{f}}{g}$$

$$\int_{A_e + A_a} \underbrace{\left(\frac{p}{g} + \frac{c^2}{2} + \psi^* + e \right)}_{\text{Totenergie}} \vec{c} \cdot \vec{n} \, dS' = -P_T$$

$$\dot{m}(h_{ta} - h_{te}) = -P_T$$


Hydraulische oder aerodynamische
 Verluste produzieren ein Maß für die Dissipation!



$$\varepsilon = 1 - \eta := \frac{P_{\text{Diss}}}{P_T}$$

↑
Wirkungsgrad

↑
Ineffizienz

$$P_{\text{Diss}} = \int \vec{\tau}_R \cdot \vec{c} \, dS$$

Leistung der Reibbeanspruchung.

führt bei einer adiabaten
Strömung $\dot{Q} = - \int \vec{q} \cdot \vec{n} \, dS = 0$

Zu einer Erhöhung der inneren Energie.

$$P_{\text{Diss}} = \int_{A_e + A_a} \rho e \vec{c} \cdot \vec{n} \, dS$$



$$\dot{m} \left\{ \left[\frac{p}{\rho} + \frac{c^2}{2} + \psi_* \right]_2 - \left[\right]_1 \right\} + P_{\text{din}} = \dots \quad | \quad 2.$$

technisch
Arbeit., Struktur... $\dot{m} \psi_T$

$$= -P_T$$

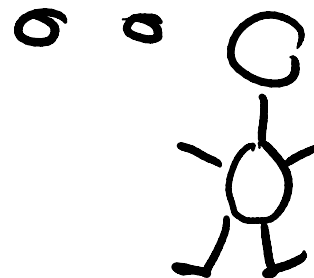
$$\eta := 1 - \frac{P_{\text{din}}}{P_T}$$

Uichtiger Spezialfall
 $\rho = \text{const}$

$$\eta \dot{m} \psi_T = -P_T \quad \left| \quad \eta \dot{m} \left\{ \underbrace{\left[p + \rho \frac{c^2}{2} + \psi \right]}_{P} \right\} - \left[\right]_1 \right\} = -P_T$$

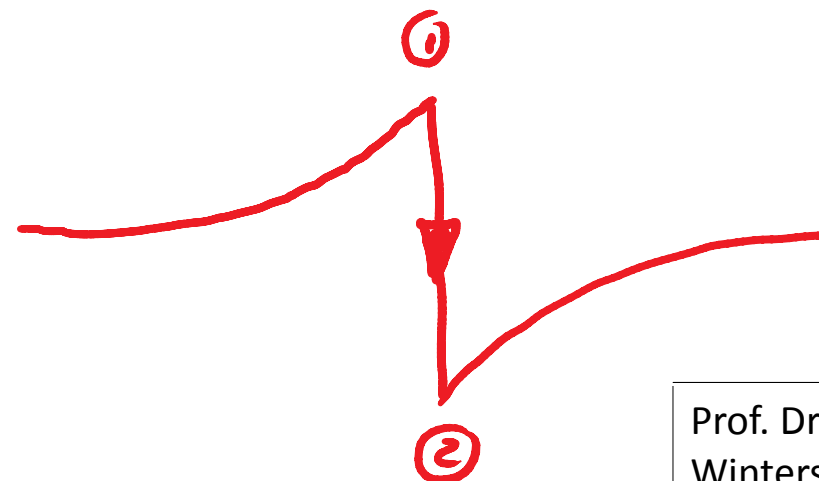
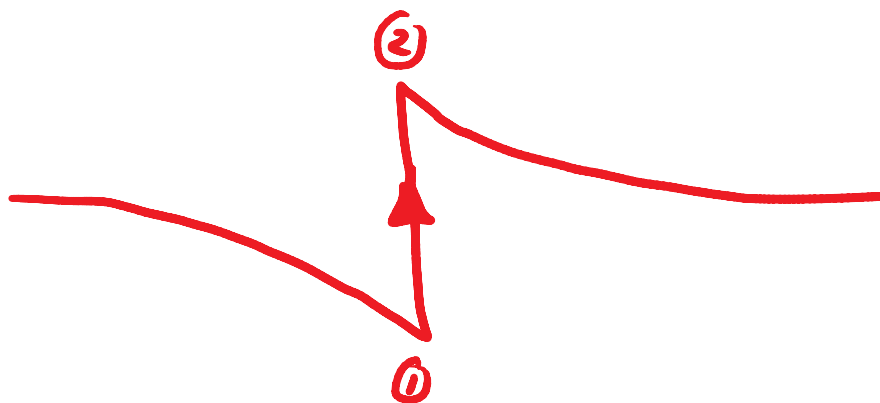


$$\sum \dot{V} \Delta p_k = P_{\text{Fr}}$$



+ Kreisströmung: $P_{\text{Fr}} = -P_T < 0$

- Arbeitsmotor: $P_{\text{Fr}} = P_M > 0$

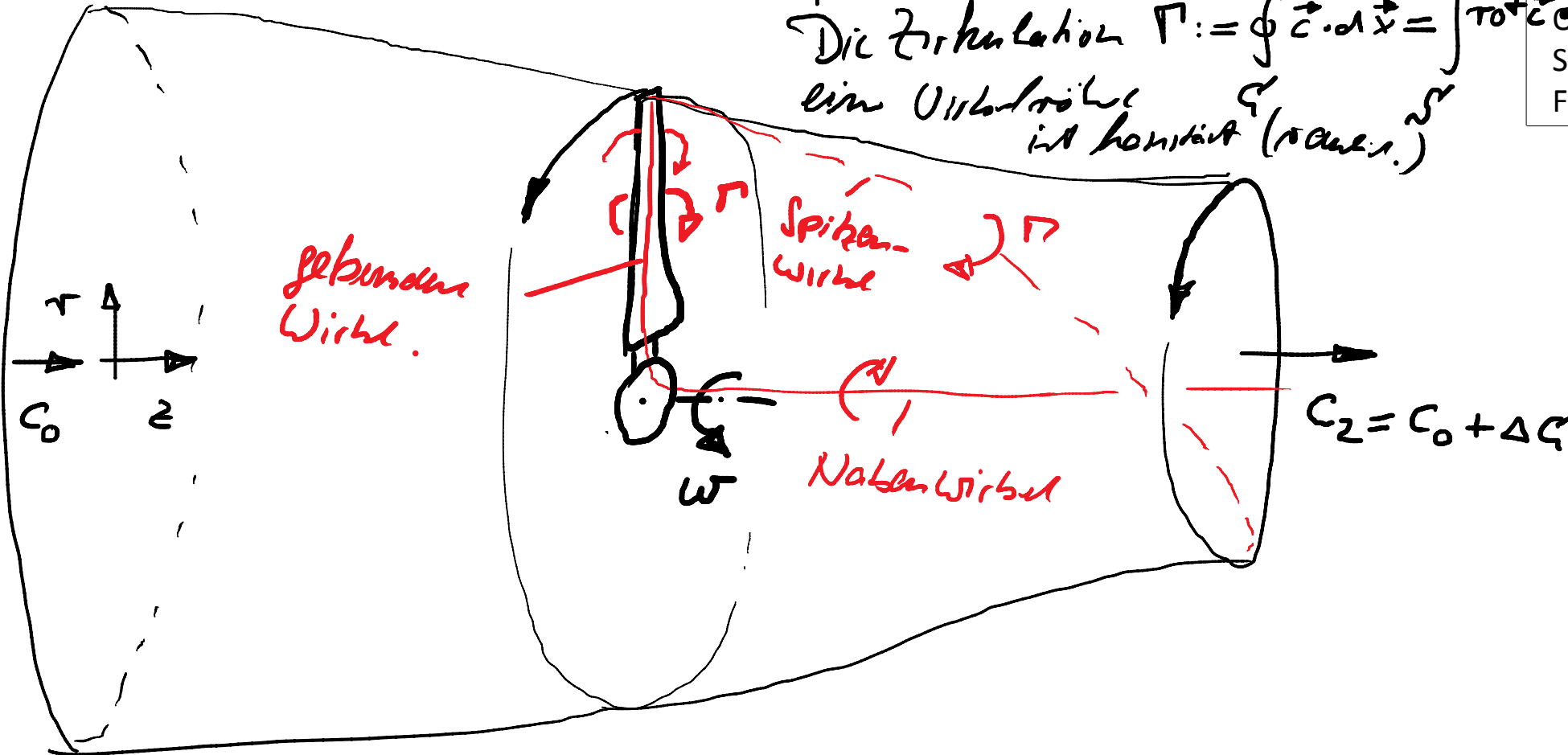


Reale Fluide in Versuchs eine Dreh im
 der Strömung.



Helmholtz'scher Wirbelsatz:

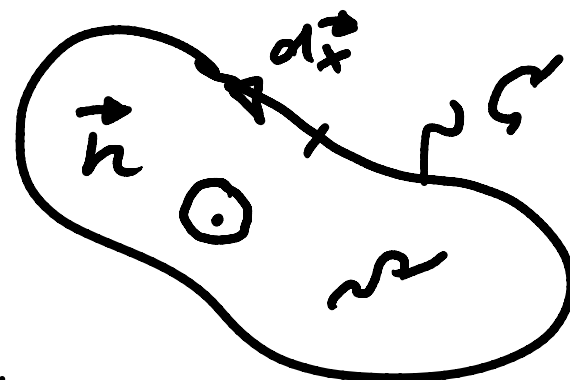
Die Zirkulation $\Gamma := \oint \vec{c} \cdot d\vec{x} = \int_{\Omega} \text{rot } \vec{c} \cdot d\vec{\Omega}$
 in einer Wirbelschleife
 ist konstant (rotations.)



$$\left. \begin{aligned} \eta_{\text{r}} > 0 \\ P_{\text{r}} = \omega \Gamma_{\text{r}} > 0 \end{aligned} \right\} \text{Arbeitsmasse}$$



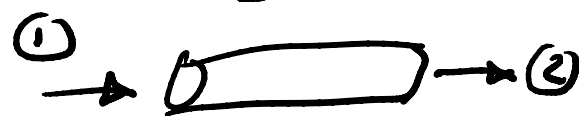
$$\text{Zirkulation } \Gamma := \oint_C \vec{c} \cdot d\vec{x} = \int_{\mathcal{V}} (\nabla \times \vec{c}) \cdot \vec{n} d\mathcal{V}$$



ist ein Maß für die Stärke einer Wirbelröhre.

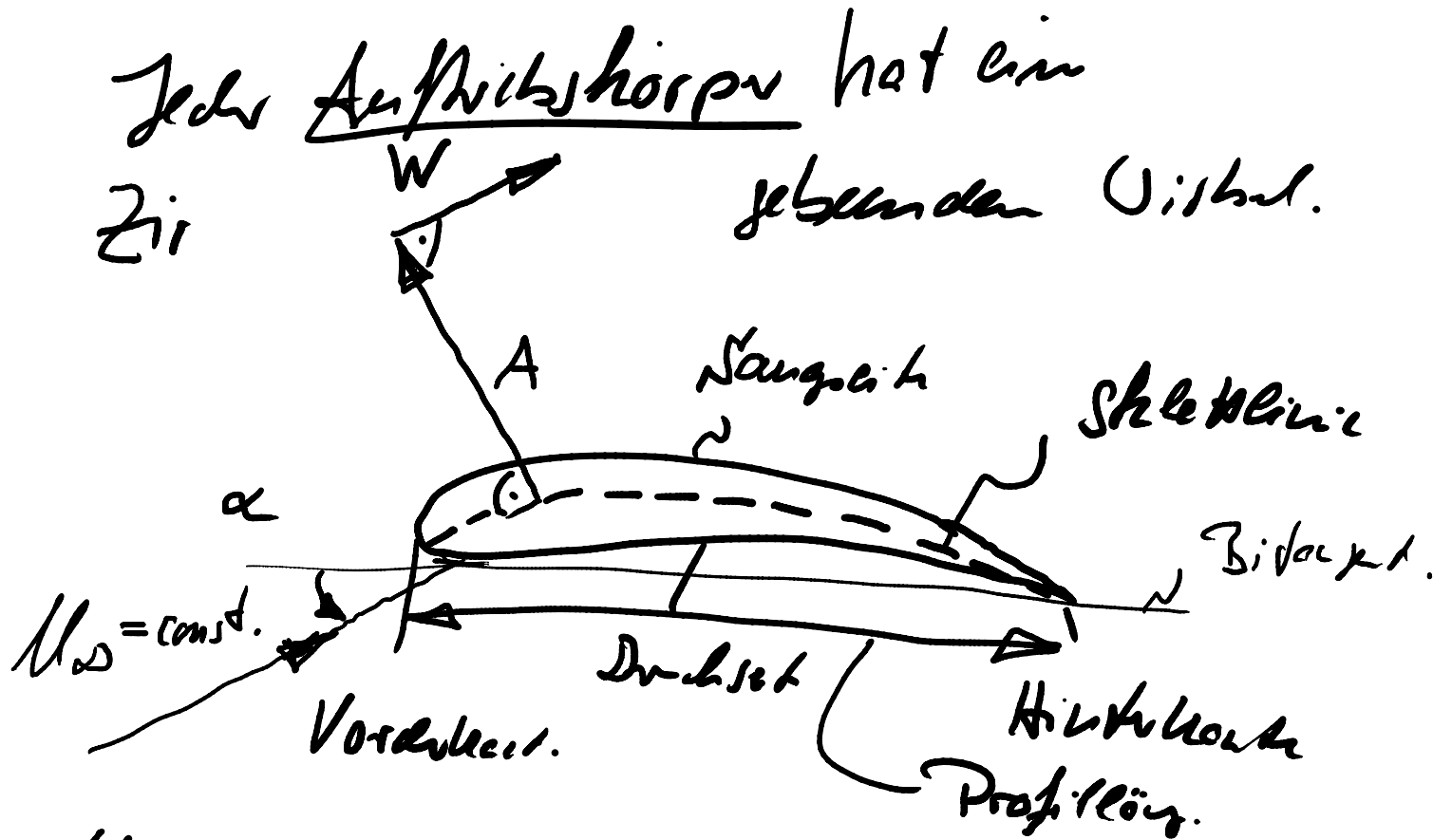
Andere zur Kontinuität

$$\dot{V}_1 = \dot{V}_2$$



$$\text{rot } \vec{c} = \nabla \times \vec{c} = \text{curl } \vec{c}$$

$$\Gamma_1 = \Gamma_2$$

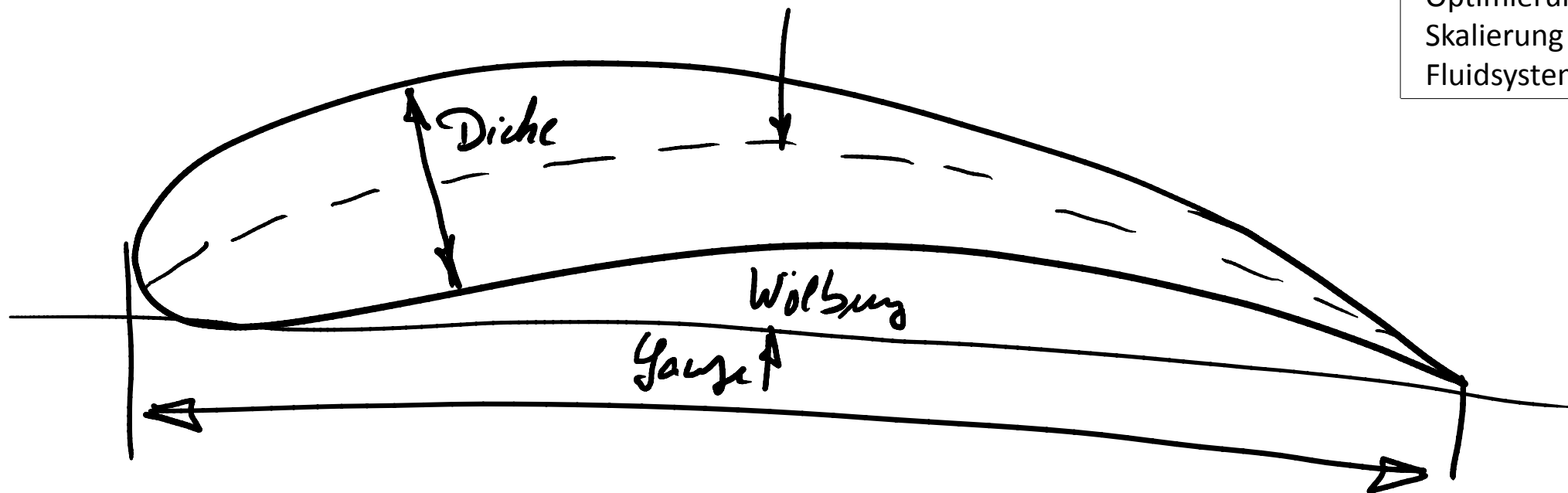


M_{∞} ist die ungestörte Anströmgeschw.

A ist die Anflichst. $A \perp M_{\infty}$

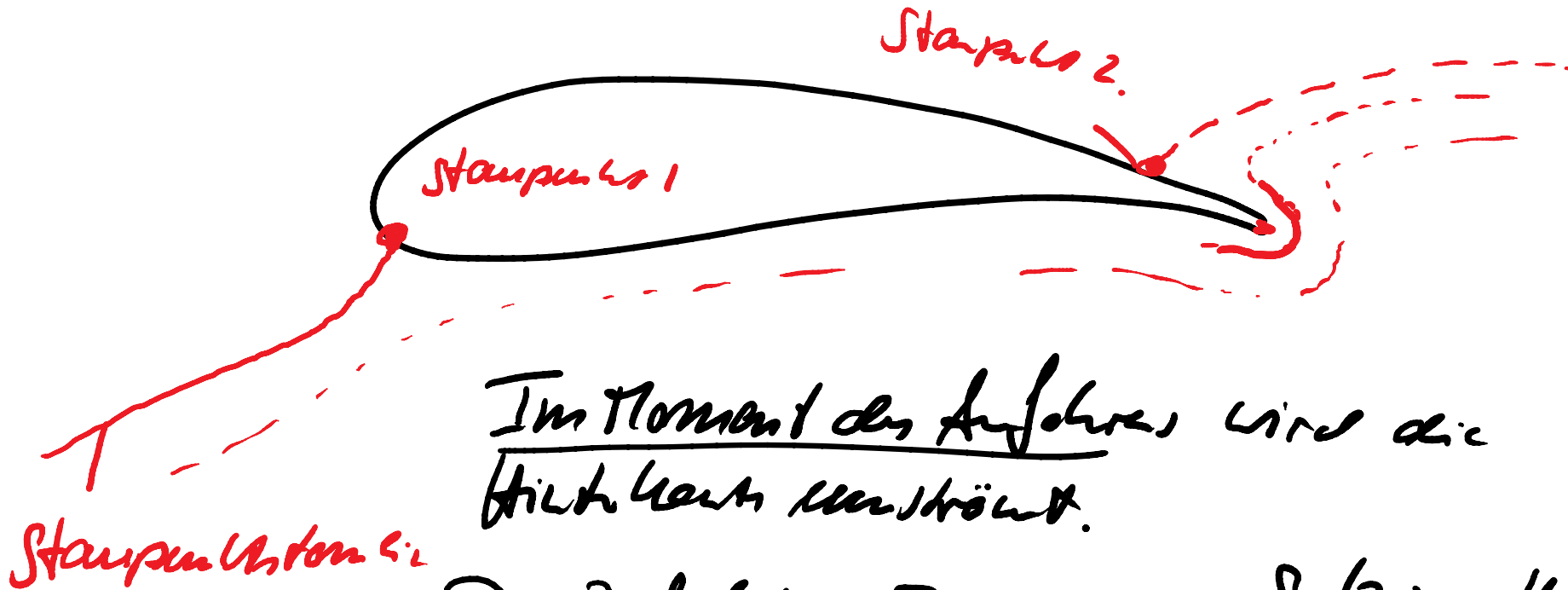
W ist die Uichtgeschw $W \parallel M_{\infty}$

α ist der Anstellwinkel.



Profil ζ

$$\Gamma = 0$$



Im Moment des Aufschlages wird die
Hilfsströmung umströmt.

Die Zirkulation $\Gamma \equiv 0$

↳ Der Auftrieb ist Null.

Satz von Kutta-Joukowski.

$$A = -\rho U_\infty \Gamma$$





$$A = -\rho U_\infty \Gamma$$

$$\Gamma < 0$$

