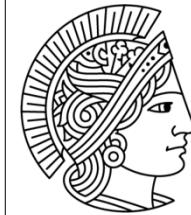


Turbomaschine : Trägheitsänderung  
 Impulsatz  
 Drehzahl.

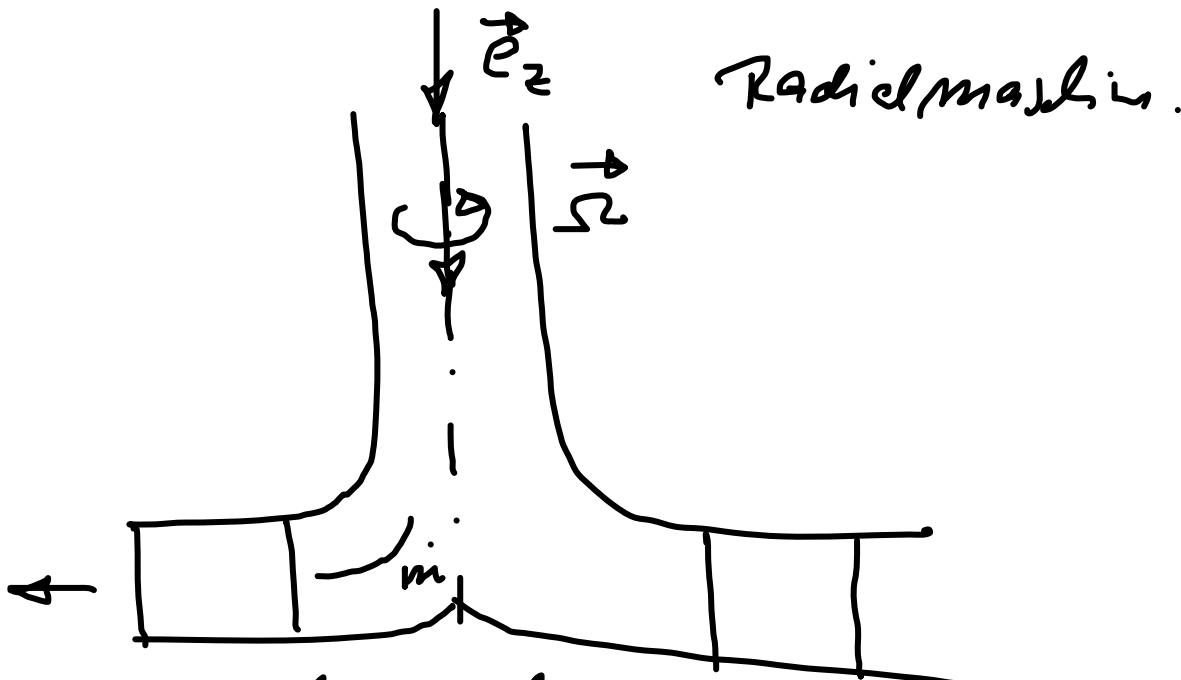
Drehzahländerung und Drehsetzung und eng stehende Schaufeln.

kleines Teilungsverhältnis.

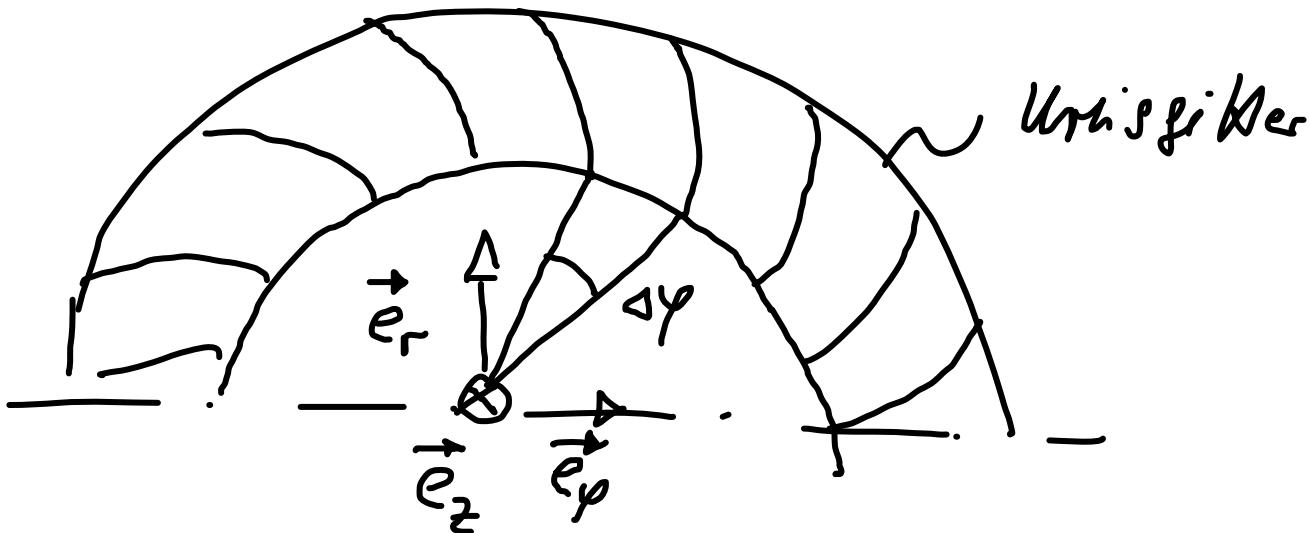




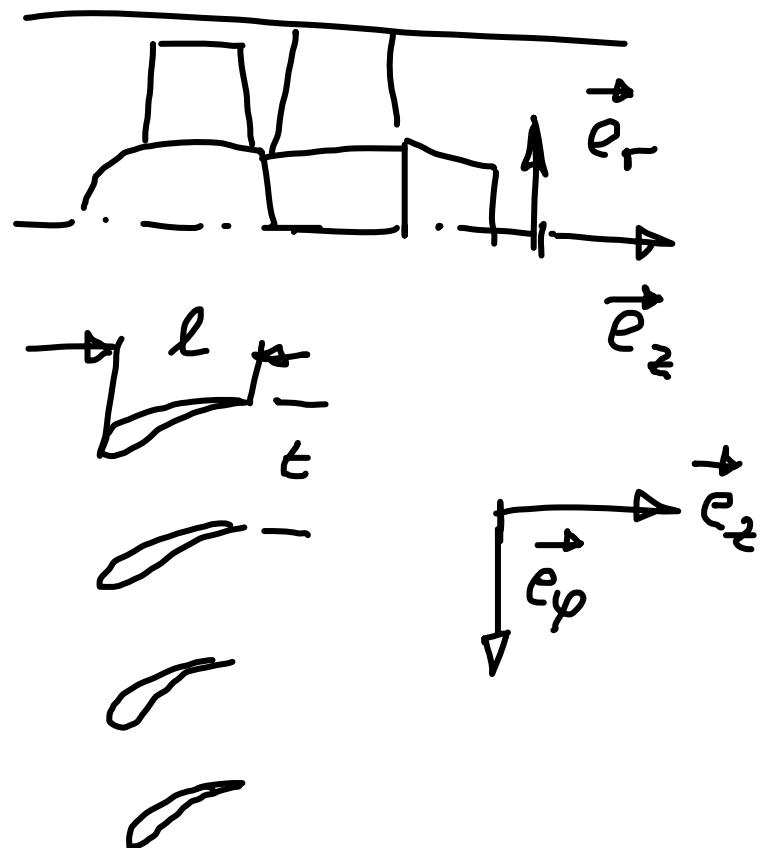
Prof. Dr. Ing. Peter Pelz  
Sommersemester 2010  
Grundlagen der Turbo-  
maschinen und Fluidsysteme  
Vorlesung 21



engstehendes Schaufeln:  
Teilungswinkel  $\Delta\varphi \ll 1$ .



# Axialmaschine mit geradem Schaufelkopf



kleiner Schaufeldurchmesser

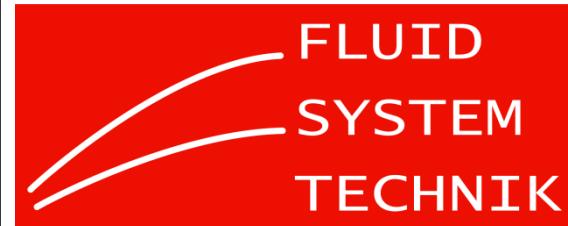
dimensionlos  
Teil.

$$\frac{t}{l} \ll 1$$

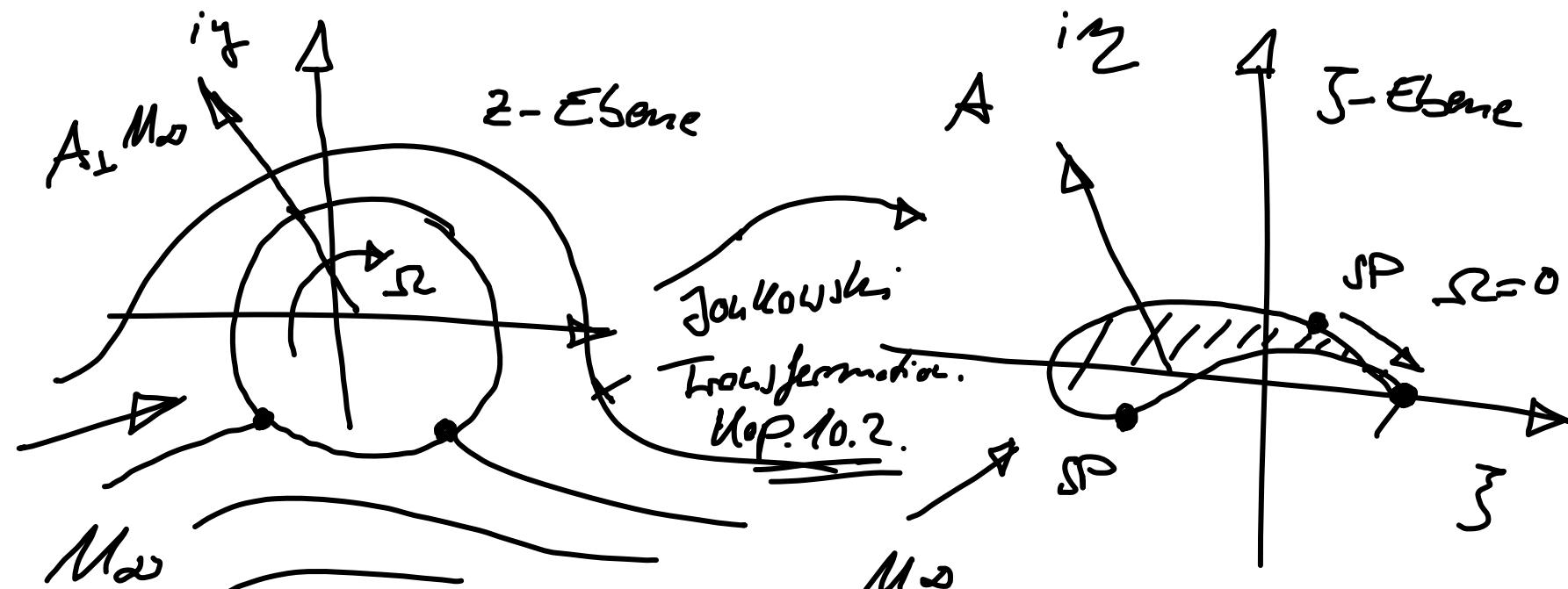
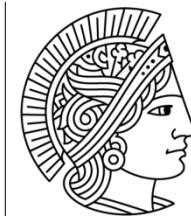
30.06.2010



TECHNISCHE  
UNIVERSITÄT  
DARMSTADT



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz  
Sommersemester 2010  
Grundlagen der Turbo-  
maschinen und Fluidsysteme  
Vorlesung 21



$$z = x + iy$$

$$W = u + iv$$

$$2\pi r^2 \Omega = \Gamma$$

$$\tilde{z} = \tilde{\xi} + i\tilde{\zeta}$$

$$w' = u' + iv'$$

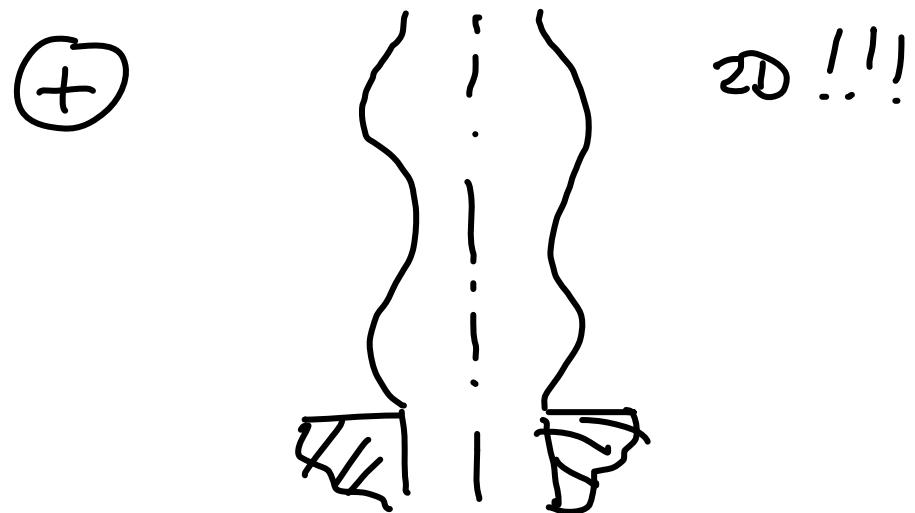
$$\Gamma = \int_{\Gamma} u' d\tilde{\zeta}$$

Untersche Koeffiz bedingen.

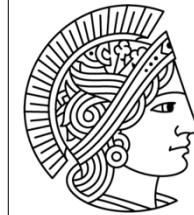
Hinter Stoepunkt muß an der

Hinterkante sein  $\Rightarrow \Gamma$ . |  $A = -\rho M_\infty \Gamma$ .

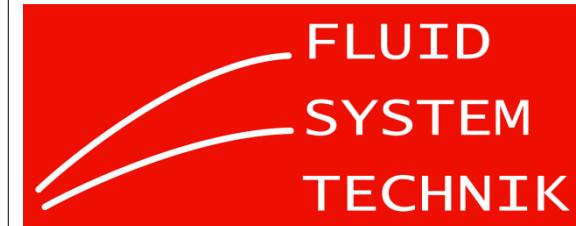
Ebene Strömungsmechanik im Komplett.



Freiheit (probleme (Superkavitation,  
Aggregation,  
Wasserstrahlschneiden,...))

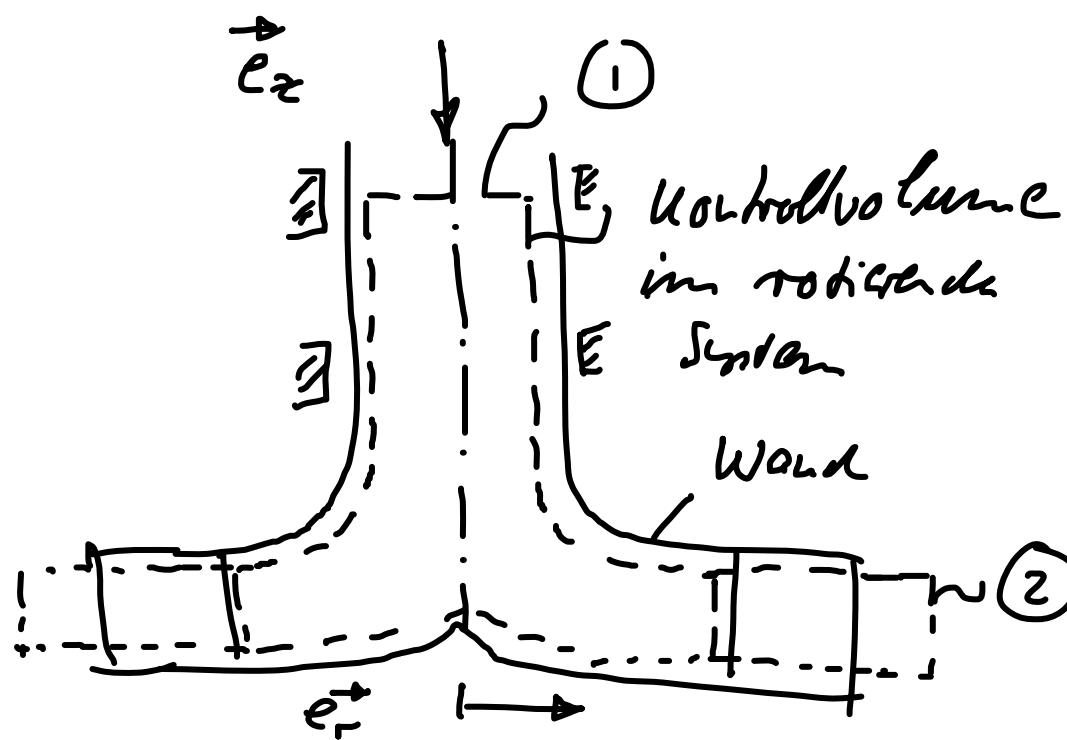


TECHNISCHE  
UNIVERSITÄT  
DARMSTADT



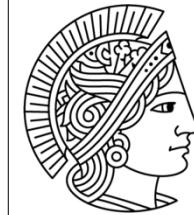
Prof. Dr. Ing. Peter Pelz  
Sommersemester 2010  
Grundlagen der Turbo-  
maschinen und Fluidsysteme  
Vorlesung 21

# Anwendung des Drehmoments auf die rechte Turbomaschine.



$$\frac{\partial \vec{D}}{\partial t} = \vec{M} \quad | \cdot \vec{e}_z \quad | \quad \vec{D} = \int (\vec{x} \times \vec{g}_C) dV \quad \text{Dreh}$$

$$\frac{\partial \vec{D}}{\partial t} \vec{D}_z = M_z \quad | \quad \vec{D}_z = \int (\vec{x} \times \vec{g}_C) \cdot \vec{e}_z dV.$$



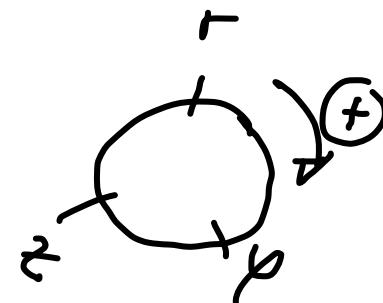
In Zylinderkoordinaten

$$\vec{x} = r \vec{e}_r + z \vec{e}_z ; \quad \vec{e}_r = \vec{e}_r(y)$$

Koordinatengleichheit

$$\vec{c} = c_z \vec{e}_z + c_r \vec{e}_r + c_\varphi \stackrel{+}{\underset{\varphi}{\vec{e}_\varphi}}$$

$$(\vec{x} \times \vec{c}) \cdot \vec{e}_z = \underline{\underline{s}} r c_\varphi$$

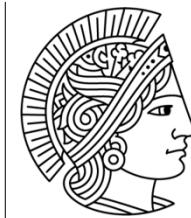


$r c_\varphi$  Drehkomponente (speziell)  
in axiale Richt..

$$\frac{D}{De} \int r c_\varphi s dV = M_z = \iint (\vec{x} \times \vec{e}_z) \cdot \vec{e}_z dV + \iint (\vec{x} \times \vec{e}_\varphi) \cdot \vec{e}_\varphi dV$$

$A_1 + A_2 + S_W$

V(+)  $\approx 0$  bei Turbo 304





Prof. Dr. Ing. Peter Pelz  
Sommersemester 2010  
Grundlagen der Turbo-  
maschinen und Fluidsysteme  
Vorlesung 21

$$\frac{D}{Dt} \int_V g r c_m dV = M_2 = \int_S (\vec{x} \times \vec{\epsilon}) \cdot \vec{e}_2 dS$$

$V(t)$

für ausgewählte Flächen am

1. und 2.

$$\left[ \frac{D}{Dt} \int_V g r c_m dV \right]_{\text{II}} = \left[ \frac{\partial}{\partial t} \right]_{\text{IV}} \int_V g r c_m dV + \int_A g r c_m \vec{w} \cdot \vec{n} dA$$

$$D \quad c_m = \Omega r \quad \text{Starke Rotation}$$

$$\sim D \quad \frac{D}{Dt} \int_V g r c_m dV = \dot{\Omega} \odot \vec{r}$$

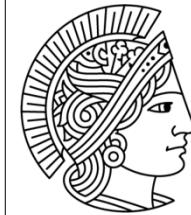
Annahme  $\frac{\partial \zeta}{\partial t} = 0$ .  $\dot{\omega} = 0$ .

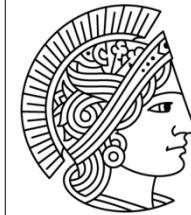
$$\Rightarrow \int_{A_1 + A_2} \tau c_m \vec{g} \vec{w} \cdot \vec{n} d\zeta' = n_z.$$

Spezialfall  $\tau c_m$  ist konstant über  $A_1, A_2$

$$\tau_1 c_{m1} \int_{A_1} \vec{g} \vec{w} \cdot \vec{n} d\zeta' + \tau_2 c_{m2} \int_{A_2} \vec{g} \vec{v} \cdot \vec{n} d\zeta' = n_z$$

$A_1$                              $A_2$   
 $- \vec{w}$                              $\vec{v}$

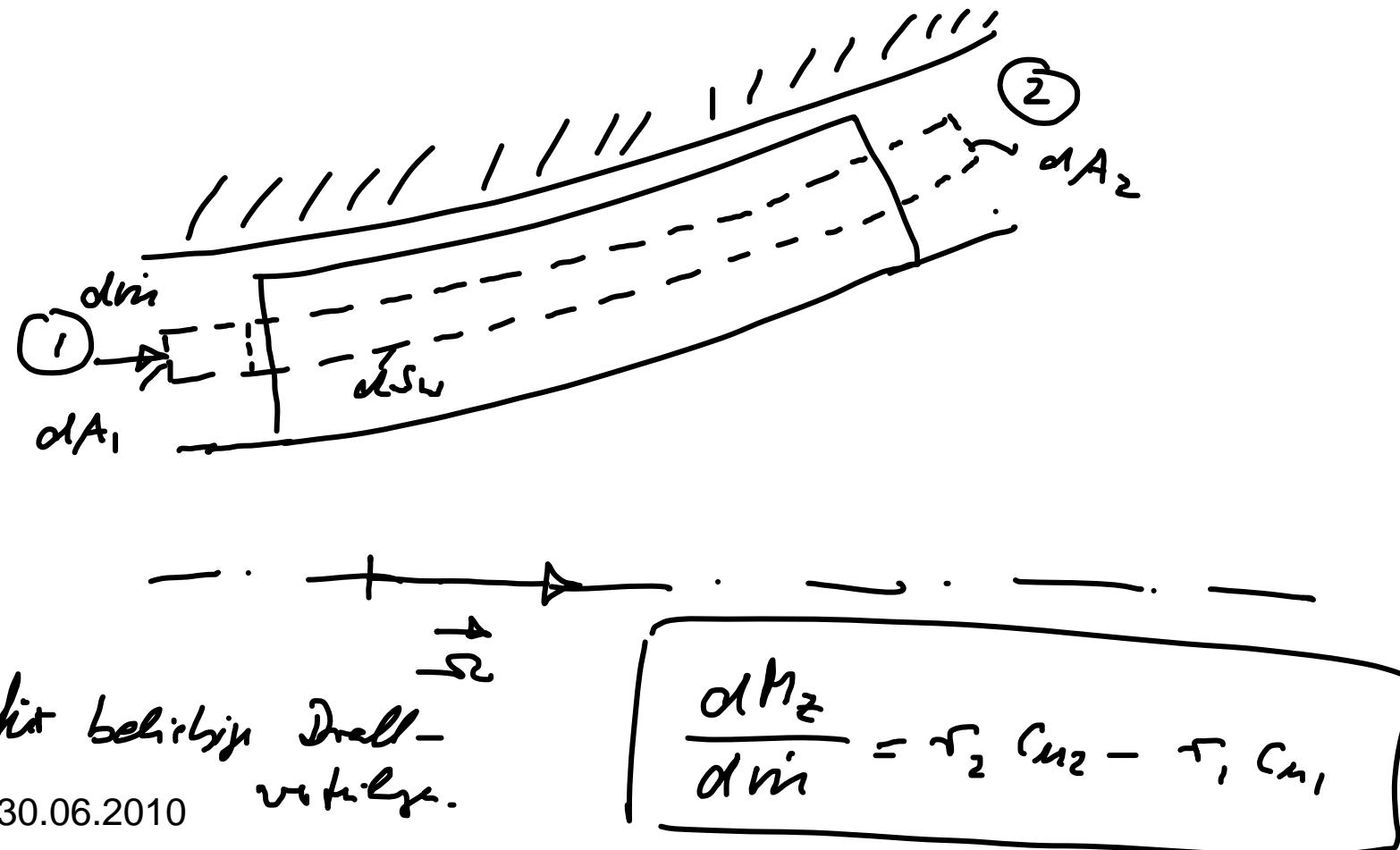




Prof. Dr. Ing. Peter Pelz  
Sommersemester 2010  
Grundlagen der Turbo-  
maschinen und Fluidsysteme  
Vorlesung 21

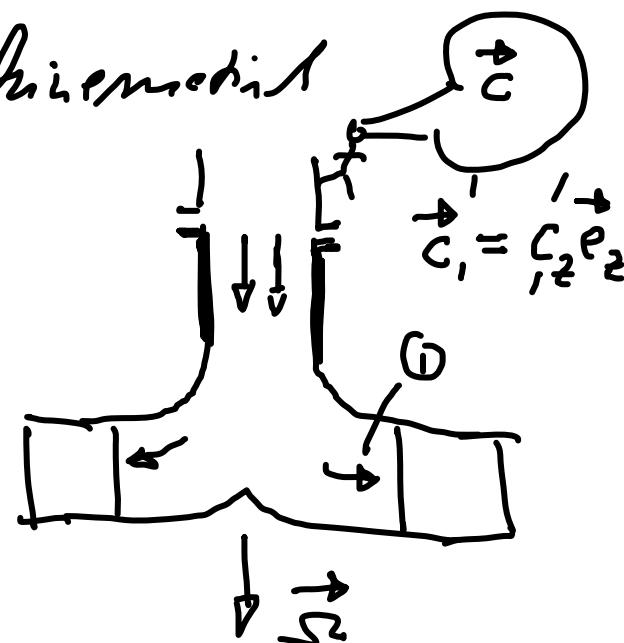
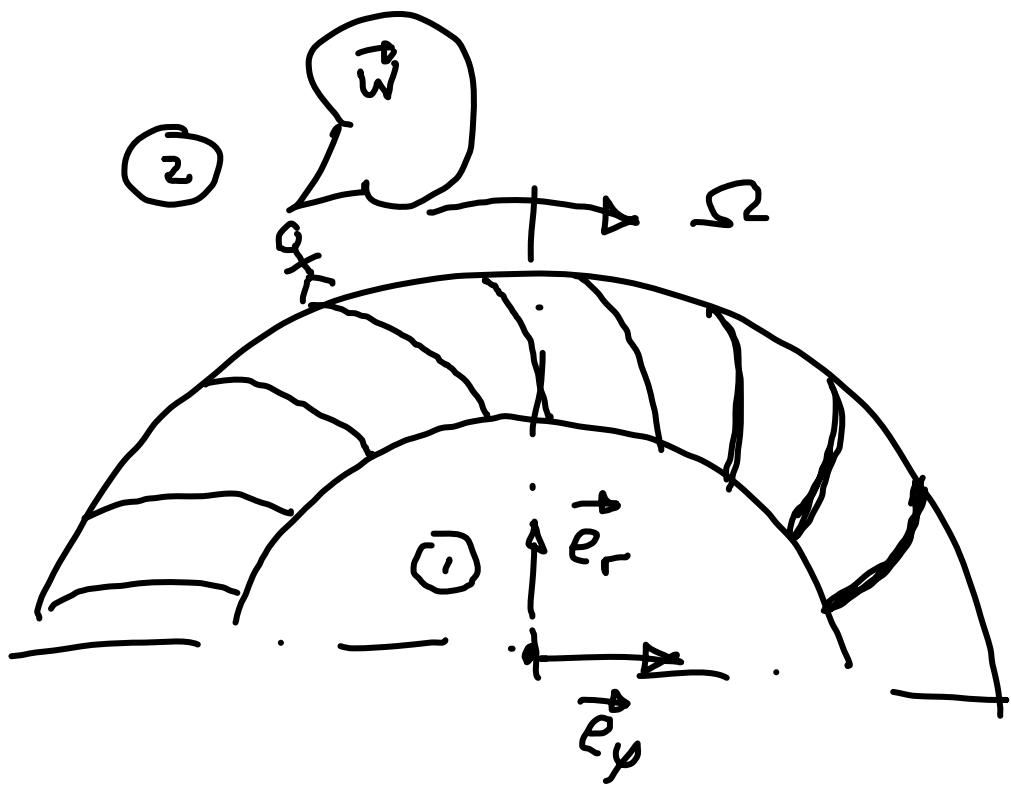
$$\frac{dM_z}{dm} = \tau_2 c_{u2} - \tau_1 c_{u1}$$

Euler'sche Turbinengleich.



Drehzahlgang ist bei ausgetragene Stärke

$(\Delta \varphi \ll 1$  oder  $\frac{\epsilon}{\ell} \ll 1$ ) kinematisch  
verarbeiten.

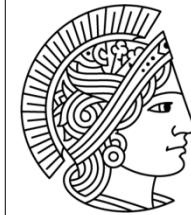


$$\vec{c}_1 = c_{1r} \vec{e}_r$$

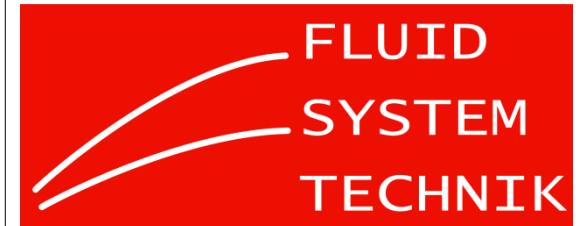
$$\vec{c} = \vec{w} + \vec{v}$$

$$\vec{v} = r \varphi \vec{e}_\varphi$$

→ Geschwindigkeitsvektor 308

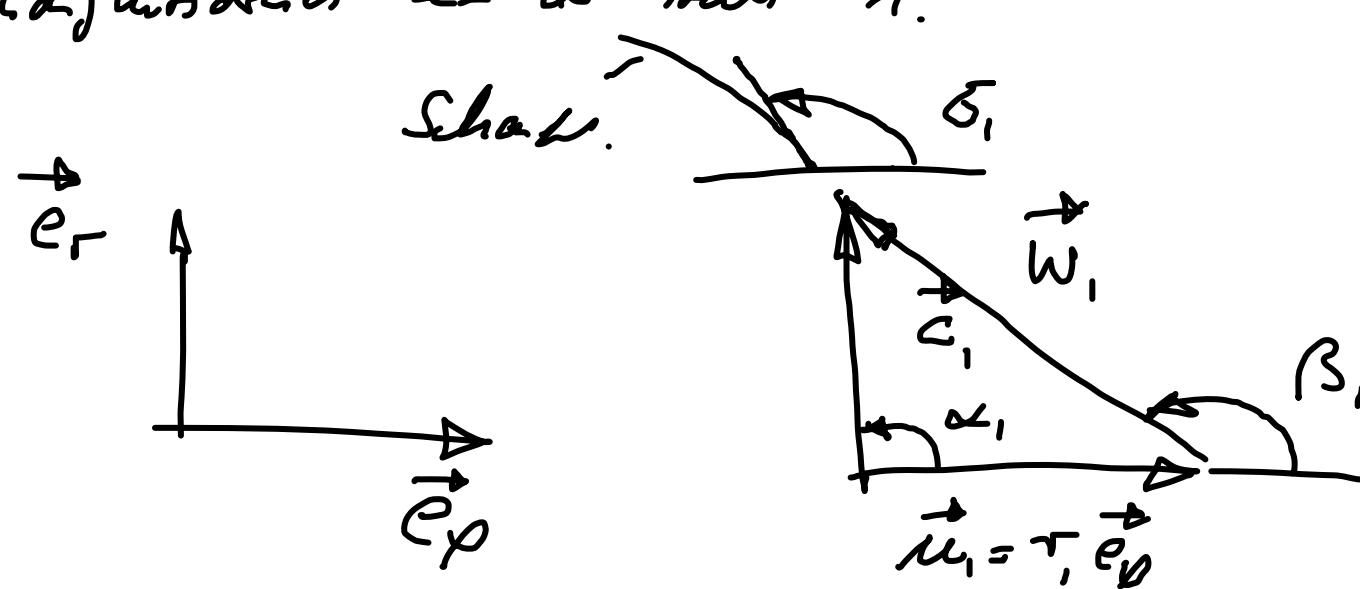


TECHNISCHE  
UNIVERSITÄT  
DARMSTADT



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz  
Sommersemester 2010  
Grundlagen der Turbo-  
maschinen und Fluidsysteme  
Vorlesung 21

Geschwindigkeitsdrall an der Stelle 1.



Geschwindigkeitsdrall an der Stelle 2.



TECHNISCHE  
UNIVERSITÄT  
DARMSTADT

FLUID  
SYSTEM  
TECHNIK



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz  
Sommersemester 2010  
Grundlagen der Turbo-  
maschinen und Fluidsysteme  
Vorlesung 21