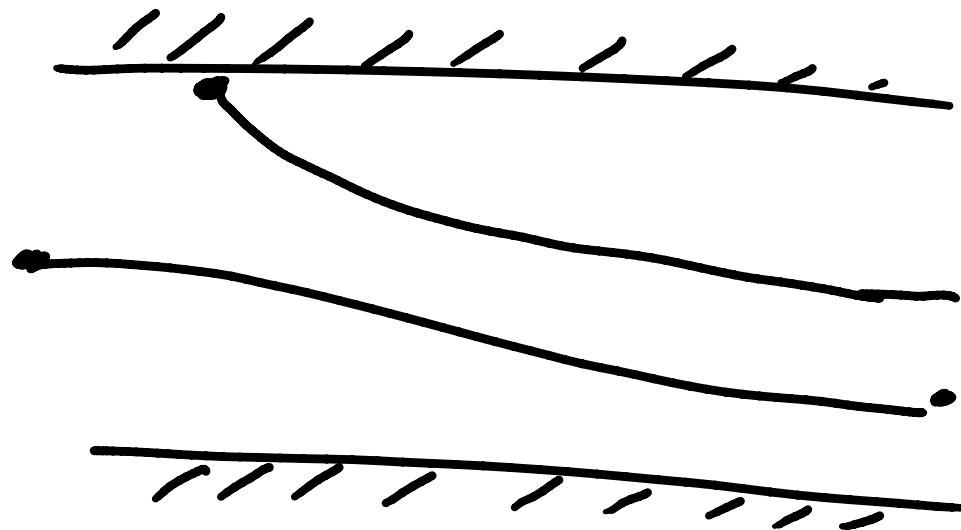
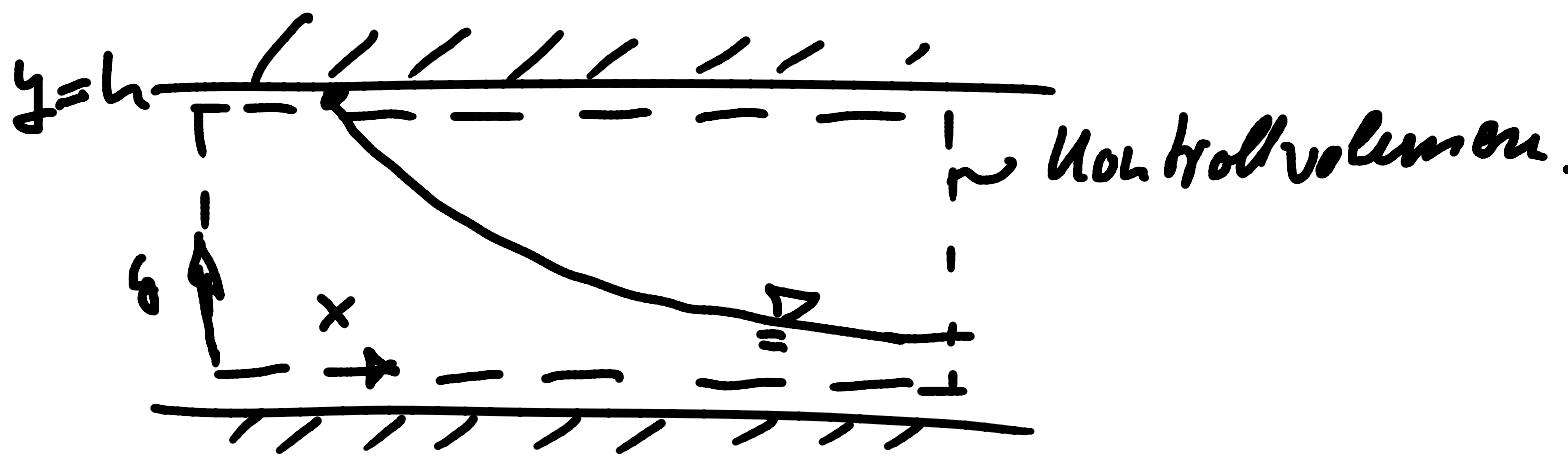


Reynoldssches Transporttheorem; konti-Gleichung



TECHNISCHE
UNIVERSITÄT
DARMSTADT

FLUID
SYSTEM
TECHNIK

Einführung in die
Hydrodynamik



Kontinuität

$$\frac{Dm}{Dt} = 0.$$
$$m = \int_V \rho dV$$

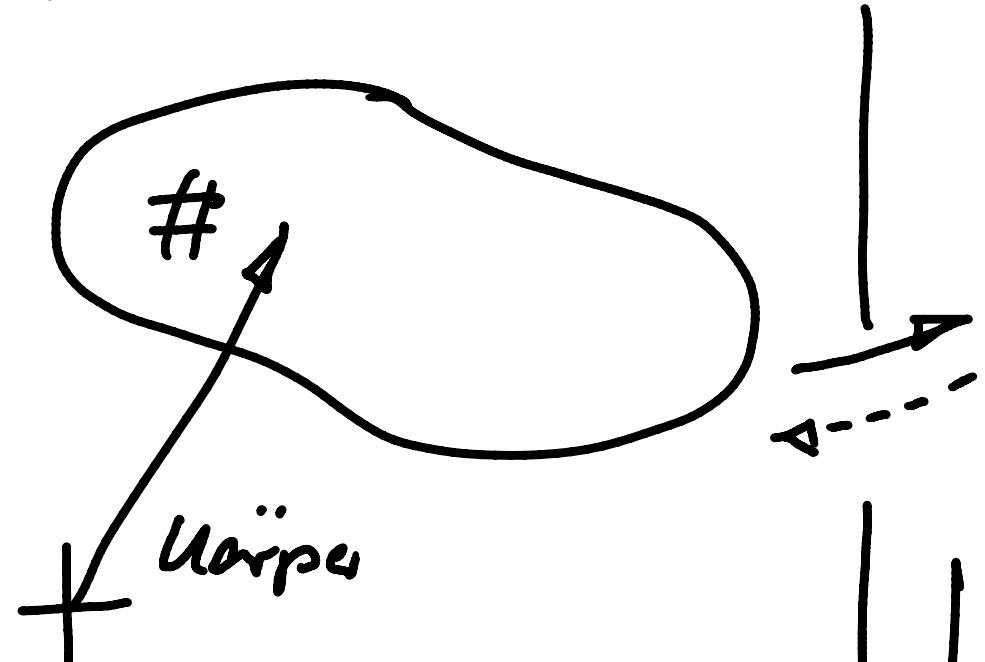
$$\int_V \left(\frac{D\rho}{Dt} + \rho \frac{1}{dV} \frac{D(dV)}{Dt} \right) dV = 0 \\ \equiv 0.$$

Hinweis: Volumenänderungsrate eines materiellen Teilchens ist gleich der Divergenz des Geschwindigkeitsfeldes.

$$\frac{1}{dV} \frac{D(dV)}{Dt} = \operatorname{div} \vec{v}$$

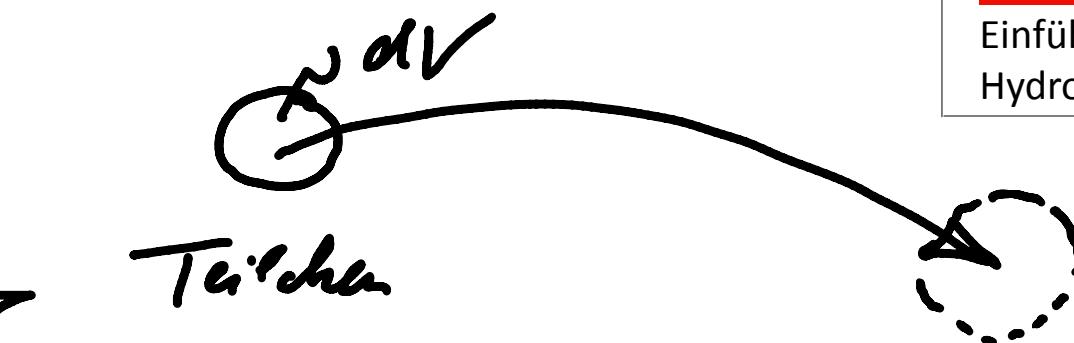


Erhaltungsgleich
in integraler Form



$$\frac{D}{Dt} \int_V \rho dV = 0$$

Erhaltungsgleich
in differentieller Form



$$\frac{Ds}{Dt} + \rho \operatorname{div} \vec{u} = 0$$

inhomogene Strömung
 $\operatorname{div} \vec{u} = 0 \Leftrightarrow$

$$\frac{Ds}{Dt} = 0$$

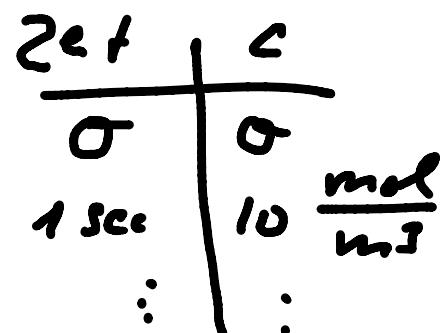


Zur materialen Zeitschreif $\frac{D\phi}{Dt}$

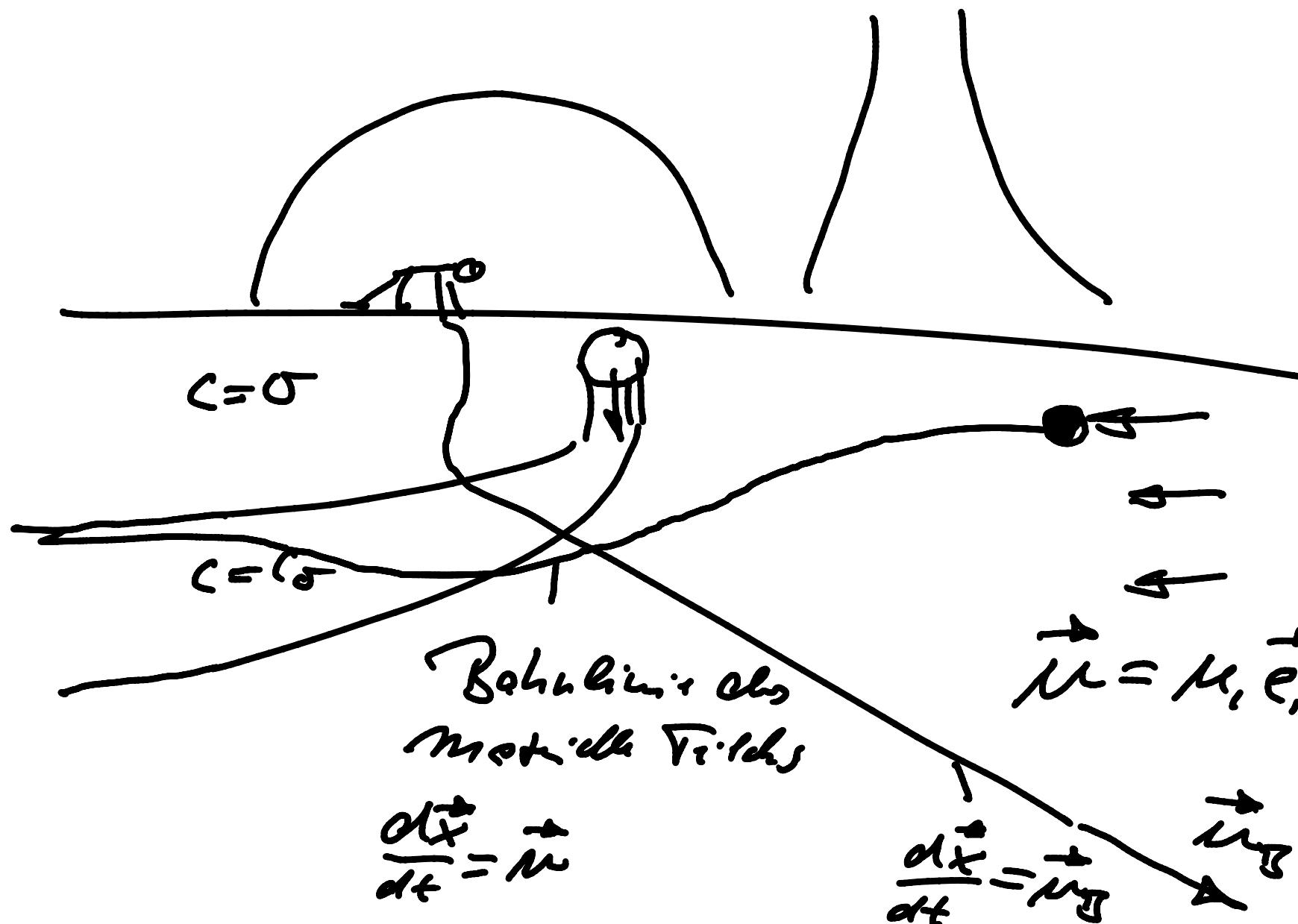
ϕ ist ein Platzhalter für Temperatur, T
Konzentration, c
Druck
:

Geschwindigkeit \vec{u}

allgemeine Zeitschreif $\frac{d\phi}{dt}$ längs einer Beobachtungslinie.

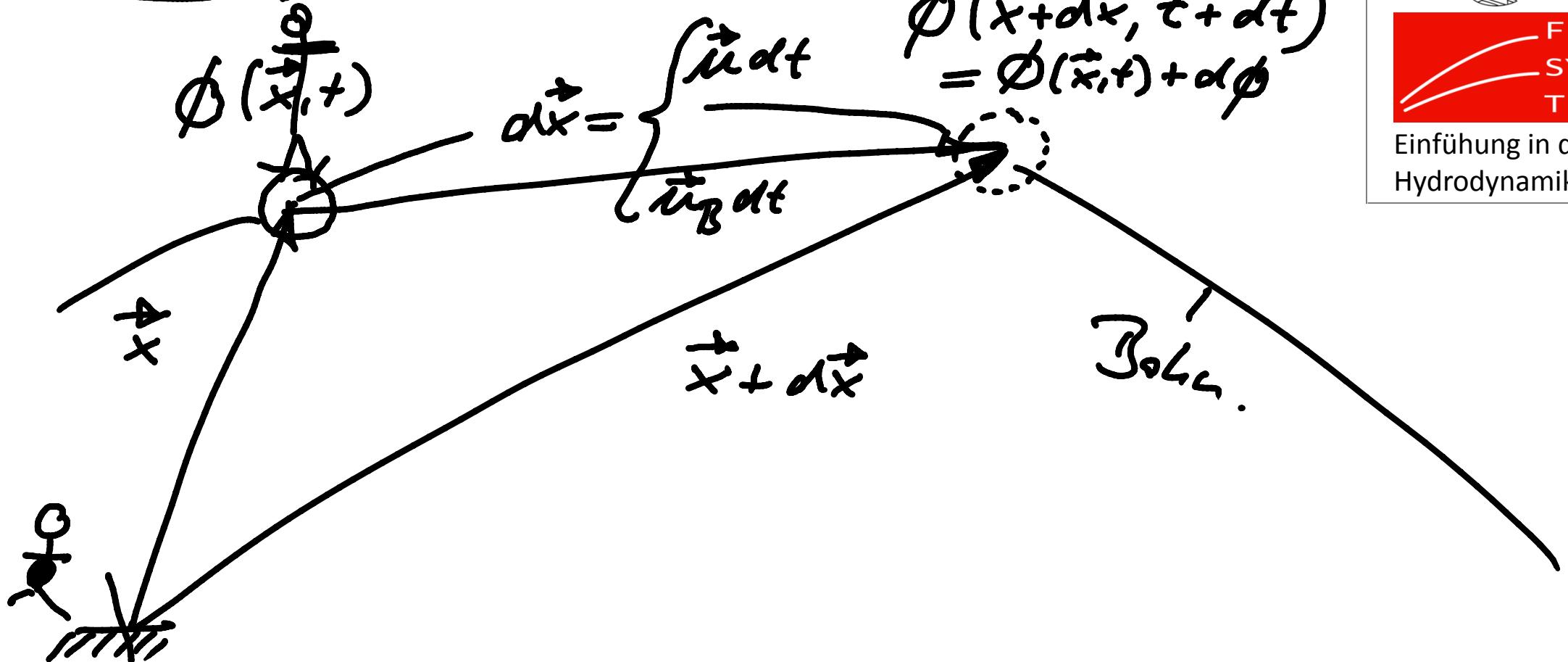


$$\vec{u}_B = \frac{d\vec{x}}{dt}$$



$$\frac{dx}{dt} = v_1$$

Gesamte



TECHNISCHE
UNIVERSITÄT
DARMSTADT

FLUID
SYSTEM
TECHNIK

Einführung in die
Hydrodynamik

General Euler

$$d\phi = \nabla\phi \cdot d\vec{x} + \frac{\partial\phi}{\partial t} dt \quad | \quad \frac{1}{dt}$$

$$\frac{d\phi}{dt} = \frac{\partial\phi}{\partial t} + \frac{d\vec{x}}{dt} \cdot \nabla\phi$$

allgemeine Zeitableitf.

$$\frac{d\phi}{dt} = \frac{\partial \phi}{\partial t} + \vec{u}_B \cdot \nabla \phi \quad \text{längs der Beobachtung}$$

$$\frac{d\phi}{dt} = \underbrace{\frac{\partial \phi}{\partial t}}_{\text{metrische Zeitableitf.}} + \underbrace{\mu_{;i} \frac{\partial \phi}{\partial x_i}}_{\text{metrische Zeitableitf.}}$$

$$\frac{D\phi}{Dt} = \underbrace{\frac{\partial \phi}{\partial t}}_{\text{lokale zeitlich Ände...}} + \underbrace{\vec{u} \cdot \nabla \phi}_{\text{konvektive zeitlich Ände...}} \quad \text{längs der Beobachtung}$$

lokale zeitlich konvektive zeitlich
Ände Ände



TECHNISCHE
UNIVERSITÄT
DARMSTADT

FLUID
SYSTEM
TECHNIK

Einführung in die
Hydrodynamik

Kontinuität in diffusiver Form

$$\boxed{\frac{D\varrho}{Dt} + \varrho \operatorname{div} \vec{u} = 0}$$

$$\underbrace{\frac{\partial \varrho}{\partial t} + \cancel{\varrho \vec{u} \cdot \nabla \varrho} + \varrho \nabla \cdot \vec{u}}_{= 0} = 0$$

$$\boxed{\frac{\partial \varrho}{\partial t} + \nabla \cdot (\varrho \vec{u}) = 0}$$

Zurück zur Erhaltungssatz in integraler Form

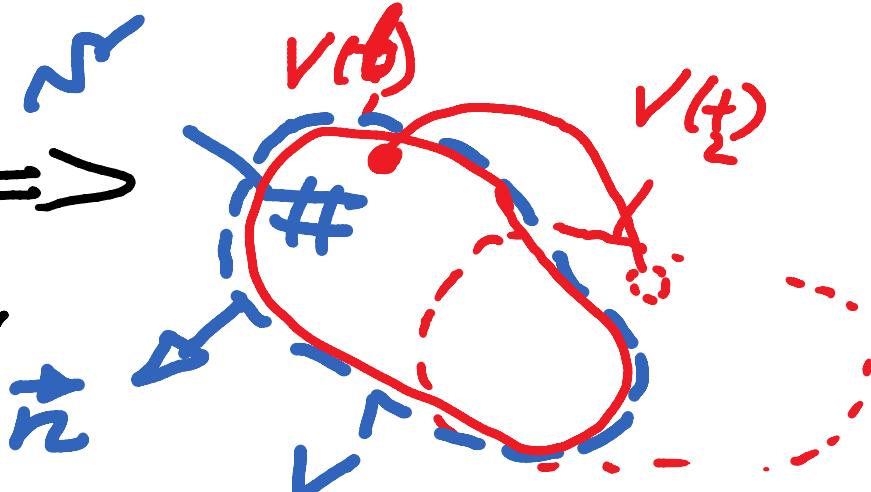


TECHNISCHE
UNIVERSITÄT
DARMSTADT

FLUID
SYSTEM
TECHNIK

Einführung in die
Hydrodynamik



$$\frac{\partial}{\partial t} \int s dV = 0 \iff V(t) \text{ math. Volumen}$$


$$\int \frac{\partial s}{\partial t} dV + \int \nabla \cdot (s \vec{u}) dV = 0$$

V
L
Kontrollvolumen.

$$\nabla \cdot (\) dV \xrightarrow{\text{Gauß.}} (\) \cdot \vec{n} dS'$$

$$\boxed{\frac{\partial}{\partial t} \int s dV + \oint_{\partial V} s \vec{u} \cdot \vec{n} dS' = 0}$$

$$\boxed{\frac{\partial s}{\partial t} + s \nabla \cdot \vec{u} = 0}$$



lokale Änder.

Konvektion linear

$$\frac{\partial}{\partial t} \int_V \phi dV + \oint_S \phi \vec{u} \cdot \vec{n} dS = \frac{D}{Dt} \Phi$$

$$\Phi = \int_V \phi dV$$

Reynoldssche - Transportkoeffizienten
(kinematische Sätze)

$$\phi \stackrel{\varepsilon, \eta}{=} s$$

$$= T$$

$$= c$$

$$= e$$

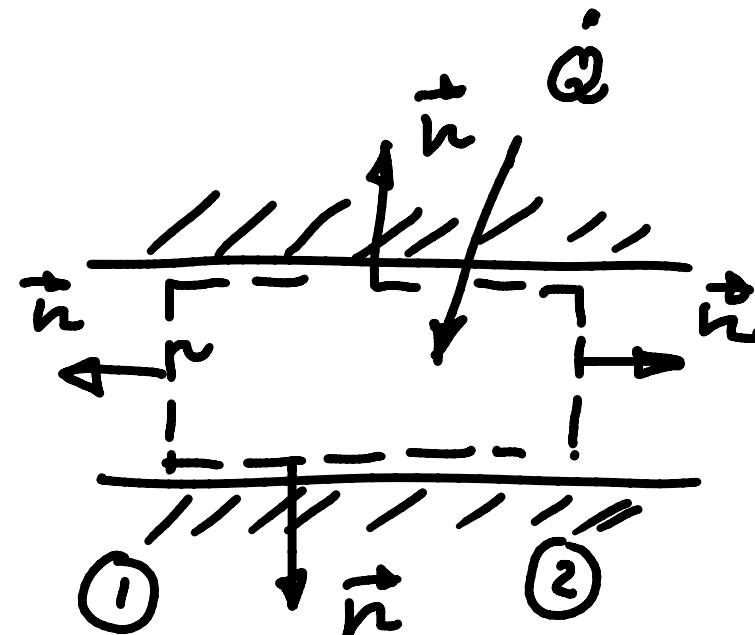
:



Zur Konvektion Änder $\hat{=}$

Flächenrate

$$P_{\text{w}} + \dot{Q} = m(h_{t_2} - h_{t_1})$$



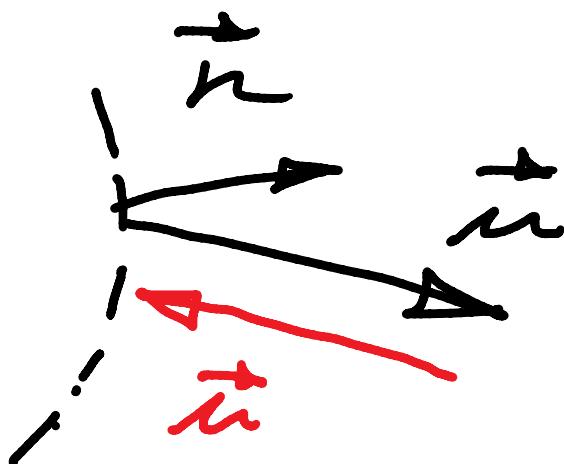
mit h_{t_2} ist ein Flächenwert
über die Ausströmfl.
Über die Ausströmfl.

$\int_{S_2} h_{t_2} \vec{u} \cdot \vec{n} dS = h_{t_2}$ für
homogene Totalenergie
Über die Ausströmfläche

$$\tilde{N} = \tilde{N}_1 + \tilde{S}_2 + \tilde{S}_{\text{wand}}$$

$$m := \pm \int_S \rho \vec{u} \cdot \hat{n} dS$$

+, wenn \vec{u} und
 \hat{n} einen Spind an
 bilden



- wenn \vec{u} und
 \hat{n} eine starke Wirbel
 bilden.



TECHNISCHE
 UNIVERSITÄT
 DARMSTADT

FLUID
 SYSTEM
 TECHNIK

Einführung in die
 Hydrodynamik

Bei stationären Strömungen ($\frac{\partial}{\partial t} = 0$)

nimmt die Kontinuität

die Form

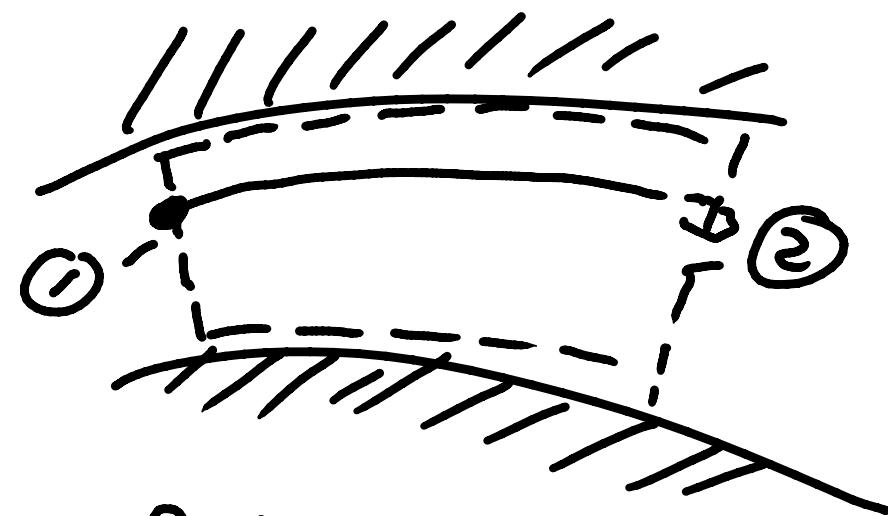
$$\oint \vec{s} \vec{u} \cdot \vec{n} ds = 0$$

$$-\dot{m}_1 + \dot{m}_2 = 0$$

Bei inkompressibler Flüssigkeit und homogenem Dichtefeld

$$\nabla \rho \equiv 0 \quad \Rightarrow \quad \rho = \text{const.}$$

$$-\dot{V}_1 + \dot{V}_2 = 0$$





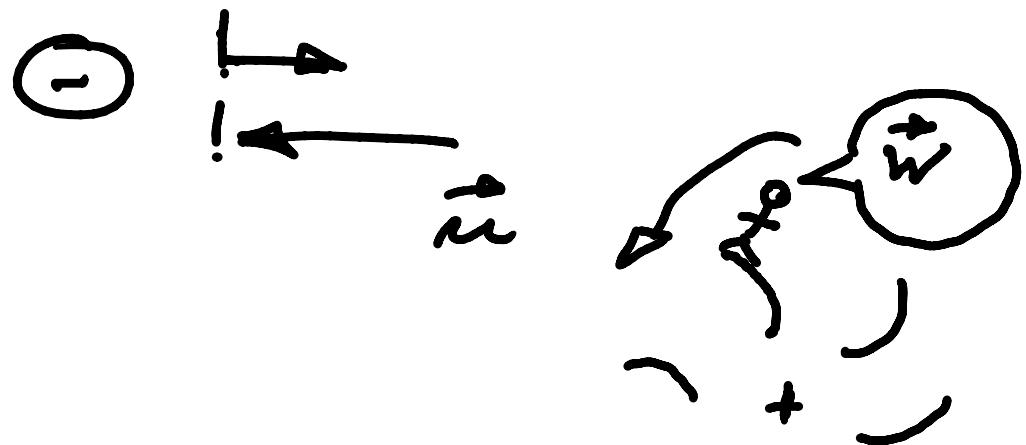
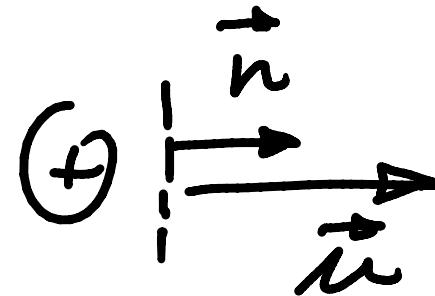
TECHNISCHE
UNIVERSITÄT
DARMSTADT

FLUID
SYSTEM
TECHNIK

Einführung in die
Hydrodynamik

Volumenstrom = Flüssigkeit

$$\dot{V} = \pm \int_{S'} \vec{u} \cdot \vec{n} d\sigma'$$



Reynoldsche Transporttheorie im
bewegten System (3)

$$\left[\frac{\partial}{\partial t} \Phi \right]_B = \left[\frac{\partial}{\partial t} \int \Phi dV \right]_B + \oint \phi \vec{w} \cdot \vec{n} d\sigma$$

\vec{w} relative Geschwindigkeit



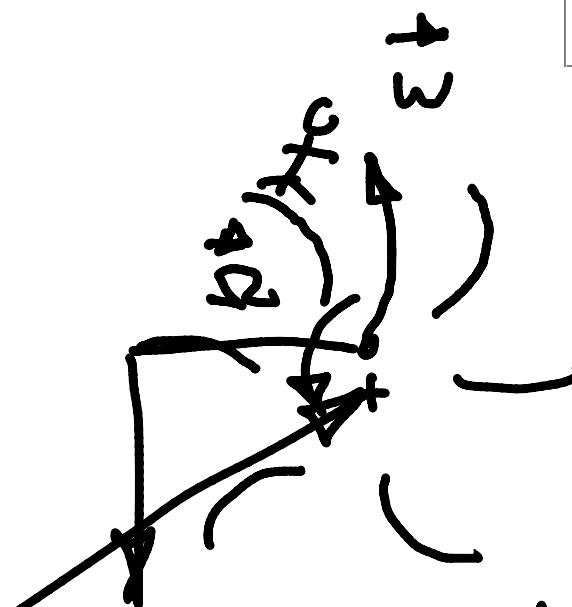
relativ Geschwindigkeit \vec{w}

absolute Geschwindigkeit \vec{c}

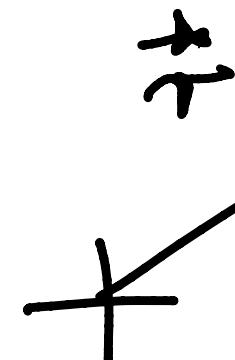
Umfangsgeschwindigkeit \vec{u}

Führungs geschwindigkeit $\vec{\omega}$

$$\vec{c} = \vec{w} + \vec{u} + \vec{\omega}$$



$$\frac{d\vec{r}}{dt} = \vec{v}$$



$$\vec{u} = \underline{\underline{\alpha}} \vec{x} + \vec{\zeta}$$

Beispiel zur Komplexität in differenter Form



TECHNISCHE
UNIVERSITÄT
DARMSTADT



Einführung in die
Hydrodynamik

$$\vec{v} = \mu_1 \vec{e}_1 + \mu_2 \vec{e}_2$$

$$\mu_1 = \alpha x_1$$

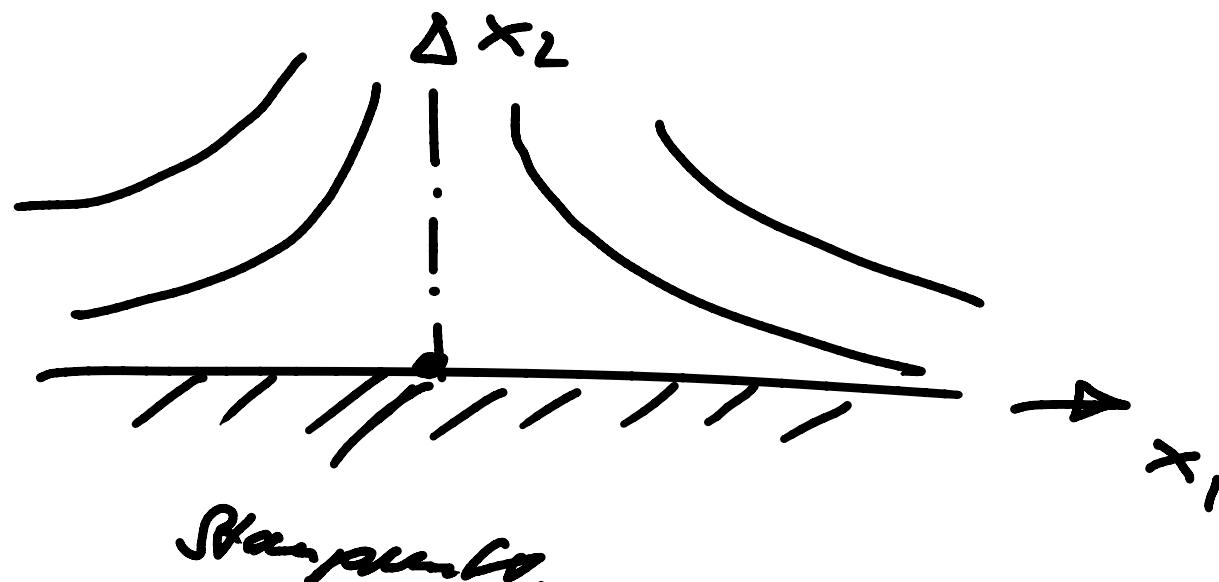
$$\mu_2 = b x_2$$

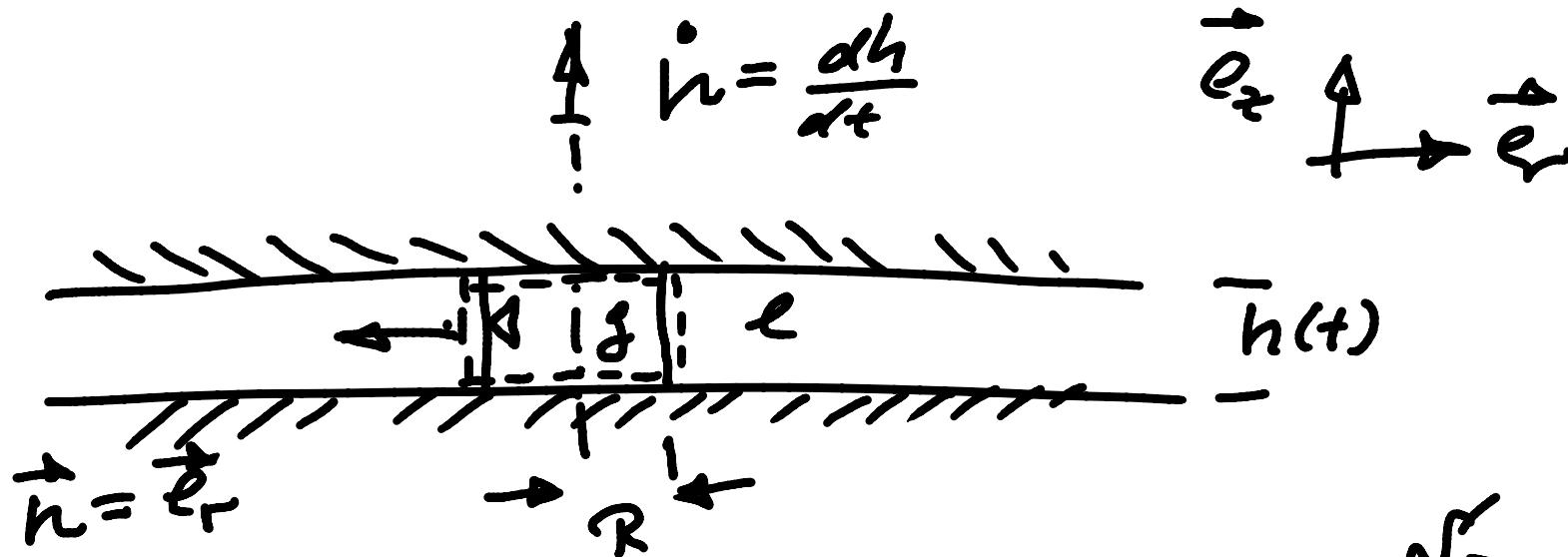
Frage: Wie hängt $b(a)$ ab, damit die Strömung
inhomogenibel ist?



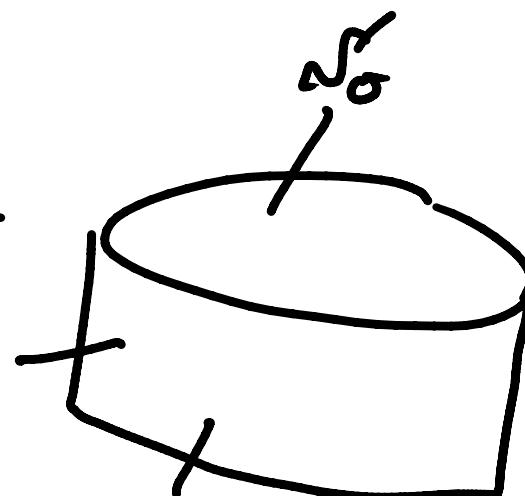
$$\frac{\partial M_1}{\partial x_1} + \frac{\partial M_2}{\partial x_2} \stackrel{!}{=} 0, \text{ dann } \frac{\partial \sigma}{\partial x} \equiv 0.$$

$$a + b = 0 \rightsquigarrow b = -a$$





$$\frac{\partial}{\partial t} \int_V \rho dV + \int_V \hat{\rho} \hat{u} \cdot \hat{n} d\sigma = 0$$
$$f_R + f_U + f_M$$



$\hat{\rho}$ ist homogen in der Gasphase $\hat{\rho}$

$$\pi R^2 h \dot{\rho} + 2\pi R h \dot{\rho} R + \pi R^2 \dot{\rho} h = 0.$$