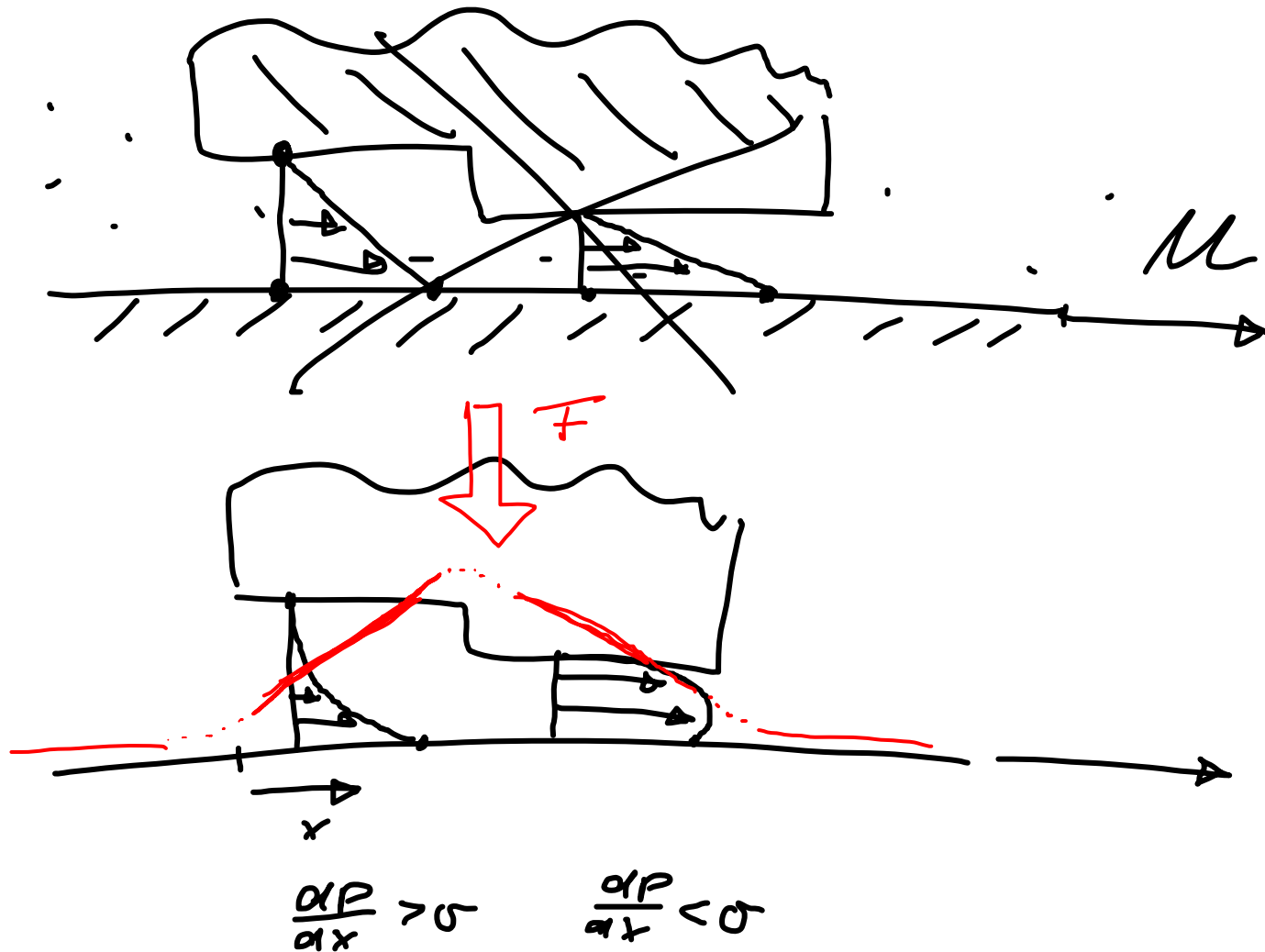


# Hydrodynamische Schmierung



TECHNISCHE  
UNIVERSITÄT  
DARMSTADT

FLUID  
SYSTEM  
TECHNIK



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz  
Wintersemester 2010/11  
Technische Fluidsysteme  
Vorlesung 2



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz  
Wintersemester 2010/11  
Technische Fluidsysteme  
Vorlesung 2

1. Herleitung der Kontinuitätsgleichung.
2. Herleitung der Navier-Stokes-Gleichung.

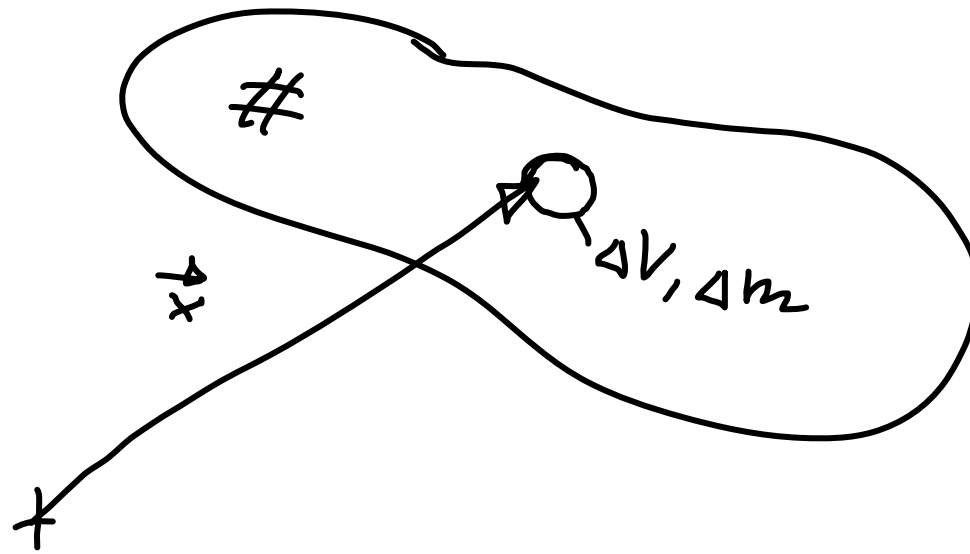
Zun. Die Masse eines Flüssigkeitskörpers bleibt erhalten (Erfahrungssatz  $\hat{=}$  Axiom)

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

$\left( \frac{D}{Dt} \right)$  materiell zeitlich Änderung.

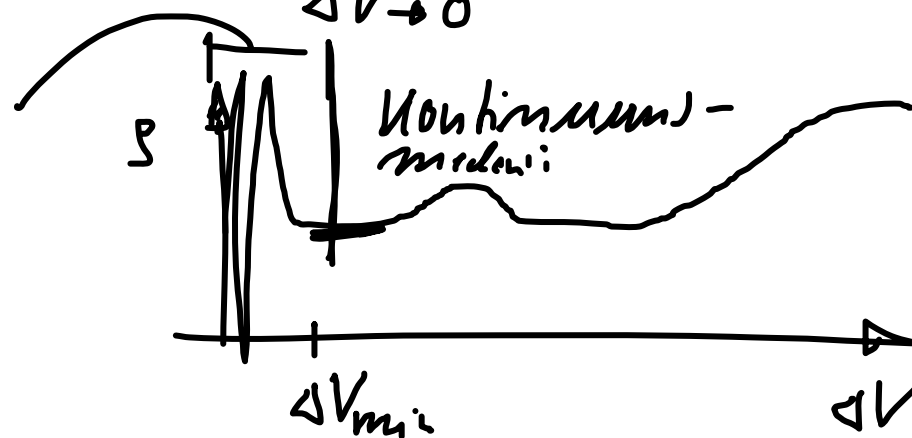


Prof. Dr. Ing. Peter Pelz  
Wintersemester 2010/11  
Technische Fluidsysteme  
Vorlesung 2



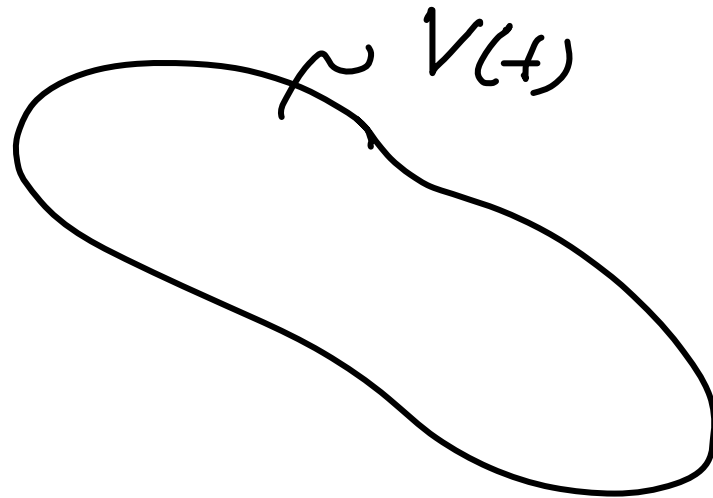
Dichte  $\rho := \lim_{\Delta V \rightarrow 0} \frac{\Delta m}{\Delta V}$

statische  
Bedew: 4.

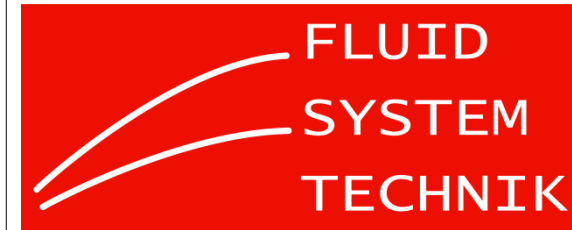


Kontinuums Lypothese besagt,  
 dass für jede Flüssigkeitsteilchen von  
 Volumen  $dV$  eindeutig eine Dichte  $\rho, T$   
 ( $\nabla T = 0$ ) definiert ist.

$$m = \int_{V(t)} \rho dV$$



$$\frac{Dm}{Dt} = \frac{D}{Dt} \int_{V(t)} \rho dV \stackrel{!}{=} 0 \quad \text{Erfolgr.}$$



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz  
 Wintersemester 2010/11  
 Technische Fluidsysteme  
 Vorlesung 2

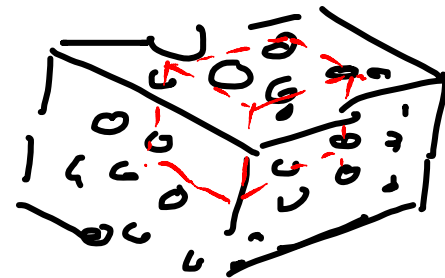
Achtung: Zeitliche Änderung eines Integrals,  
 dessen Grenze zeitlich veränderlich  
 sind.

→ Satz von Leibniz Wikipedia.

$$\frac{D}{Dt} \int_{V(t)} s \, dV = \int_V \frac{Ds}{Dt} \, dV + \int_V s \frac{D \, dV}{Dt} = C$$

Hinten  $\frac{D \, dV}{Dt} = \text{div} \vec{u}$

Volumenänderungsrate  
 = Divergenz der Geschwindigkeit.



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz  
 Wintersemester 2010/11  
 Technische Fluidsysteme  
 Vorlesung 2



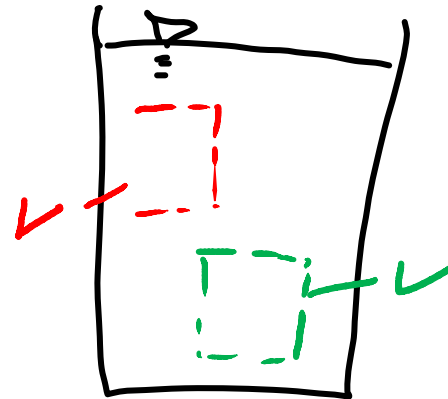
$$\frac{D}{Dt} \int_{V(t)} \rho dV = \int \frac{D\rho}{Dt} + \rho \operatorname{div} \vec{u} dV = 0.$$

$V(t)$

mobile Volume.

✓ Kontrollvolumen

Zwei Konsequenzen:



Die Integrationsgrenzen  
sind beliebig

→ Der Integrand muß verschwinden.

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

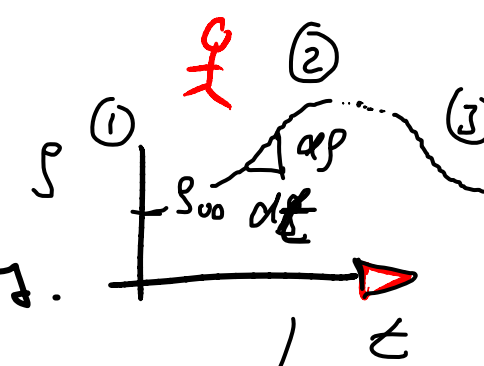
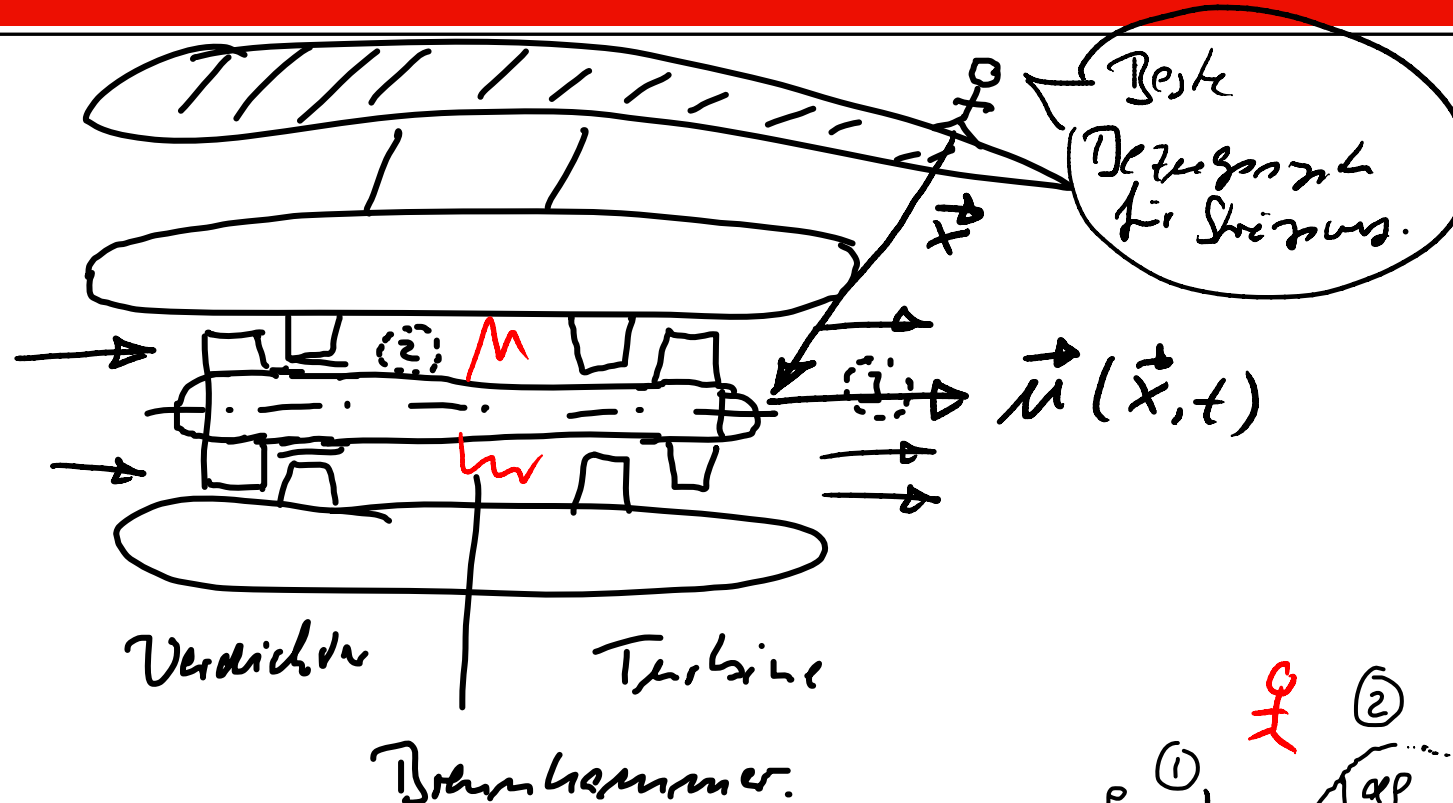
differenzielle Form  
des Kontinuitätsgesetzes.



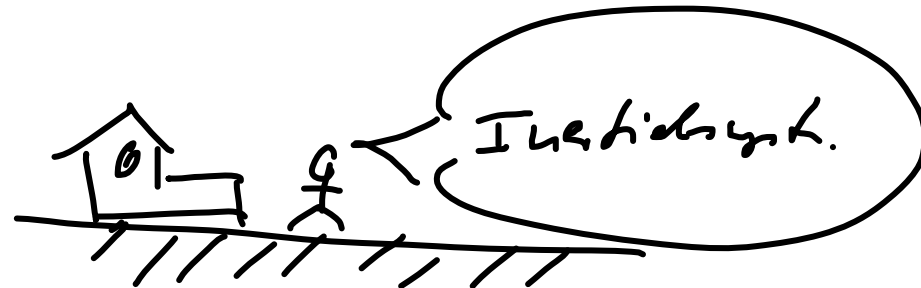
Prof. Dr. Ing. Peter Pelz  
Wintersemester 2010/11  
Technische Fluidsysteme  
Vorlesung 2



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz  
Wintersemester 2010/11  
Technische Fluidsysteme  
Vorlesung 2



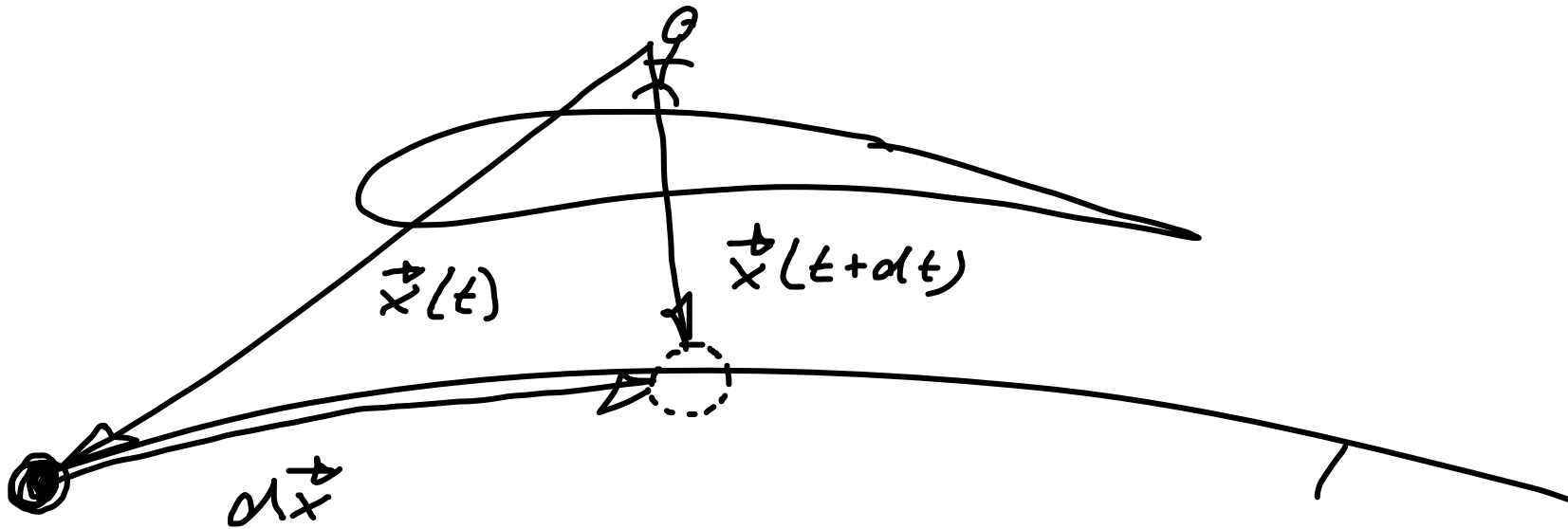
1. Ungleichheit Flüssigkeits- oder Gasströmung.
2. Dichteanstieg infolge der Verdichtung
3. Dichtetrabfall infolge Expansion in der Turbine.



$\frac{d\rho}{dt}$  materiell  
Anders.



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz  
Wintersemester 2010/11  
Technische Fluidsysteme  
Vorlesung 2



Behälter des  
Teilchens

$$P(t, \vec{x})$$

$$dP = \frac{\partial P}{\partial t} dt + \frac{\partial P}{\partial x} dx + \frac{\partial P}{\partial y} dy + \frac{\partial P}{\partial z} dz \quad \Bigg| \quad \frac{1}{dt}$$

$$\frac{dP}{dt} = \frac{\partial P}{\partial t} + \frac{\partial P}{\partial x} \frac{dx}{dt} + \frac{\partial P}{\partial y} \frac{dy}{dt} + \frac{\partial P}{\partial z} \frac{dz}{dt}$$

$$02.11.2010 = \frac{\partial P}{\partial t} + \vec{u}_B \cdot \nabla P \quad \vec{u}_B \text{ Beobachter Geschwindigkeit}$$



Spezialfall Beobachtung Geschwindigkeit  $\vec{u}_3 =$   
Beobachtungsgeschwindigkeit  $\vec{u}$ .

..  
⇒ Änderung der Dichte längs der Bahn.

$$\frac{D\rho}{Dt} = \frac{d\rho}{dt} \quad \text{für } \vec{u}_3 = \vec{u}.$$

$$\frac{D\rho}{Dt} = \frac{\partial \rho}{\partial t} + \vec{u} \cdot \nabla \rho$$

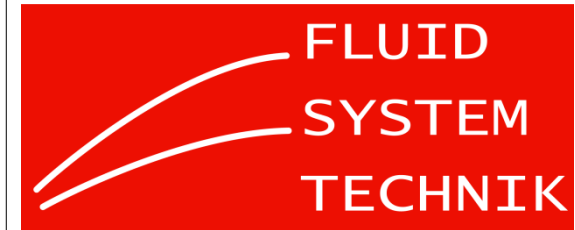
Materielle  
Änderung

lokale  
Änderung

Konvektive Änderung.



TECHNISCHE  
UNIVERSITÄT  
DARMSTADT



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz  
Wintersemester 2010/11  
Technische Fluidsysteme  
Vorlesung 2

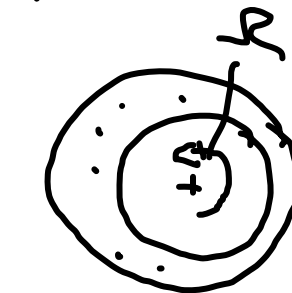


Prof. Dr. Ing. Peter Pelz  
Wintersemester 2010/11  
Technische Fluidsysteme  
Vorlesung 2

$$\frac{Dm}{Dt} = 0 \quad \leadsto \quad \frac{D\rho}{Dt} + \rho \nabla \cdot \vec{u} = 0$$

§ Folger: Wenn die Dichte  
längs der Bahn konstant ist,  
dann folgt

$$\underline{\underline{\nabla \cdot \vec{u} = 0}} \quad \leadsto \quad \text{Gleichung.}$$



$$\frac{D\rho}{Dt} = \frac{\partial \rho}{\partial t} + \vec{u} \cdot \nabla \rho$$

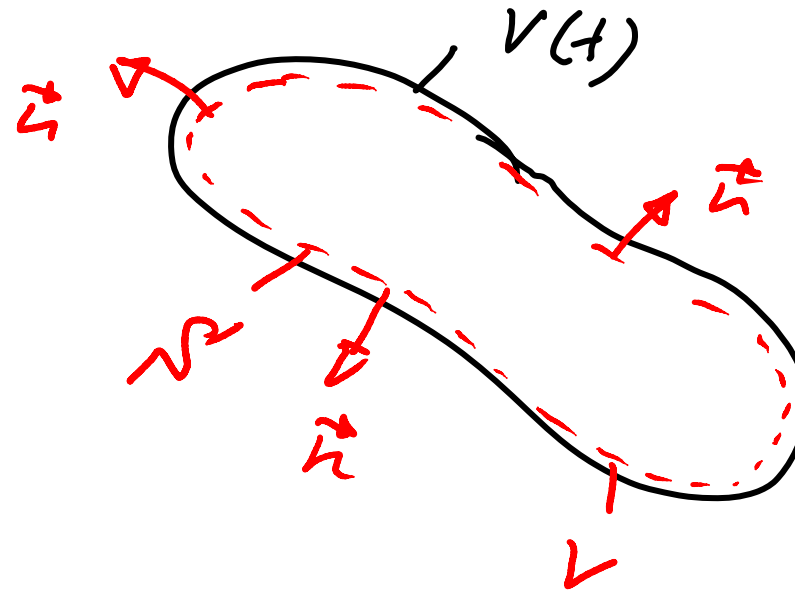
$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \rho \nabla \cdot \vec{u} + \vec{u} \cdot \nabla \rho = 0.$$
$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho \vec{u}) = 0.$$



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz  
Wintersemester 2010/11  
Technische Fluidsysteme  
Vorlesung 2

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

$$\frac{D}{Dt} \int_{V(t)} \rho dV = 0$$



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

Satz von Gauß

$\rho$  geschlossene  
Oberfläche des  
zeitlich festgelegten  
Kontrollvolumens

$$\int_V \frac{\partial \rho}{\partial t} dV + \int_{\partial V} \rho \vec{u} \cdot \vec{n} dA = 0$$

Lokal

Kontrollvolumen

Zusammenfassung:

$$\frac{D}{Dt} \int_{V(t)} \rho dV = \underbrace{\int_V \frac{\partial \rho}{\partial t} dV}_{L\ddot{A}} + \underbrace{\int_{S'} \rho \vec{u} \cdot \vec{n} dS'}_{K\ddot{A}}$$

integrale Form der Kontinuität.

$$\frac{D\rho}{Dt} + \rho \nabla \cdot \vec{u} = 0$$

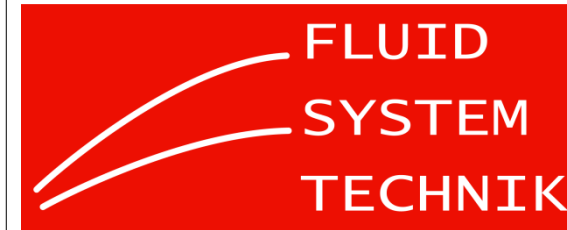


$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \vec{u} \cdot \nabla \rho$$

differential Form der Kontinuität.



TECHNISCHE  
UNIVERSITÄT  
DARMSTADT



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz  
Wintersemester 2010/11  
Technische Fluidsysteme  
Vorlesung 2