

## Wellenausbreitung in Systemen

Wegkoordinat  $x$  od.  $r$

Zeitkoordinat  $t$ .

Kontinuitätsgleichung für eine „Scheibe“ einer Stromröhre

$$\underbrace{\frac{1}{\rho a^2}}_{\rho a^2} \frac{DP}{Dt} + a^2 \frac{\partial \bar{u}}{\partial x} = 0$$

$Z := \rho a^2$  akustisch Transport.

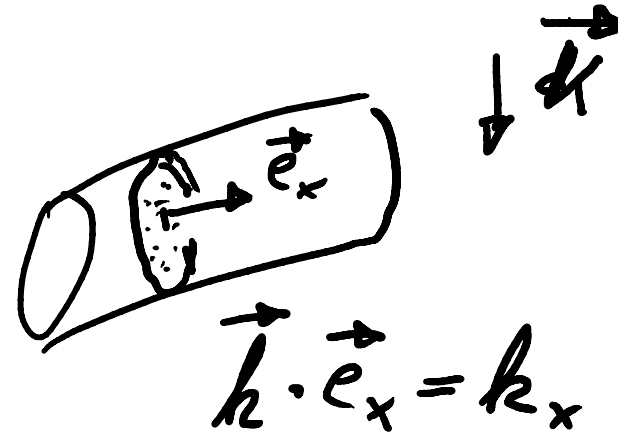


# Impulsbilanz

$$\rightarrow \frac{D\bar{u}}{Dt} + \frac{1}{\rho_E} \frac{dP}{dx} = h_E$$

$$h_E = h_x - \underbrace{\frac{\rho \bar{u} |\bar{u}|}{2}}_{\rho \bar{u} \bar{u}}$$

$$\hat{=} \frac{1}{A} \int \rho \cdot \tilde{u} \cdot \tilde{u} \, dA$$



Cauchy-Gleichung für ein Flässchen.

$$\rho \frac{D\vec{u}}{Dt} = -\nabla P + \rho \vec{h} + \nabla \cdot \tilde{P} \Big|_A \int dA$$

$$\bar{u} := \frac{1}{A} \int_A \vec{u} \cdot \vec{e}_x \, dA$$





Impuls:  $\frac{\partial \bar{u}}{\partial t} + \bar{u} \frac{\partial \bar{u}}{\partial x} + \frac{1}{\rho_E} \frac{\partial p}{\partial x} = h_E$

(sad face) (happy face)

Mom:  $\frac{1}{\rho_E a_E} \left( \frac{\partial p}{\partial t} + \bar{u} \frac{\partial p}{\partial x} \right) + a_E \frac{\partial \bar{u}}{\partial x} = \sigma$

(sad face) (happy face)

1. Linearisierung  $\rightarrow$  Störansatz  $\bar{u} = u_0 + \tilde{u} \rightarrow \sigma(\tilde{u}^2) \ll \sigma(\tilde{u})$

$\rightarrow$  Wellengleich.

$\bar{p} = p_0 + \tilde{p}$

Elimination von  $p$  oder  $u$

$\rightarrow a_{E0}^2 \frac{\partial^2 \tilde{u}}{\partial x^2} - \frac{\partial^2 \tilde{u}}{\partial t^2} = \sigma$  (happy face)

$a_{E0}^2 \Delta \vec{u} - \frac{\partial^2 \vec{u}}{\partial t^2} = \sigma$

## 2. Charakteristikenmethode von Riemann

Bewegungsgleichung + Kontinuitätsgleichung.  $\rightarrow$  zwei  
 neue  
 Gleich.

$$\left[ \frac{\partial \bar{u}}{\partial t} + (\bar{u} + a_E) \frac{\partial \bar{u}}{\partial x} \right] + \frac{1}{\rho_E a_E} \left[ \frac{\partial p}{\partial t} + (\bar{u} + a_E) \frac{\partial p}{\partial x} \right] = h_E$$

$\frac{d\bar{u}}{dt}$  für einen Beobachter  
 längs der Wellen  $\frac{dx}{dt} = \bar{u} + a_E$   $\frac{dp}{dt}$

$$\left[ \frac{\partial \bar{u}}{\partial t} + (\bar{u} - a_E) \frac{\partial \bar{u}}{\partial x} \right] - \frac{1}{\rho_E a_E} \left[ \frac{\partial p}{\partial t} + (\bar{u} - a_E) \frac{\partial p}{\partial x} \right] = h_E$$

$\frac{d\bar{u}}{dt}$  für  $\frac{dx}{dt} = \bar{u} - a_E$   $\frac{dp}{dt}$





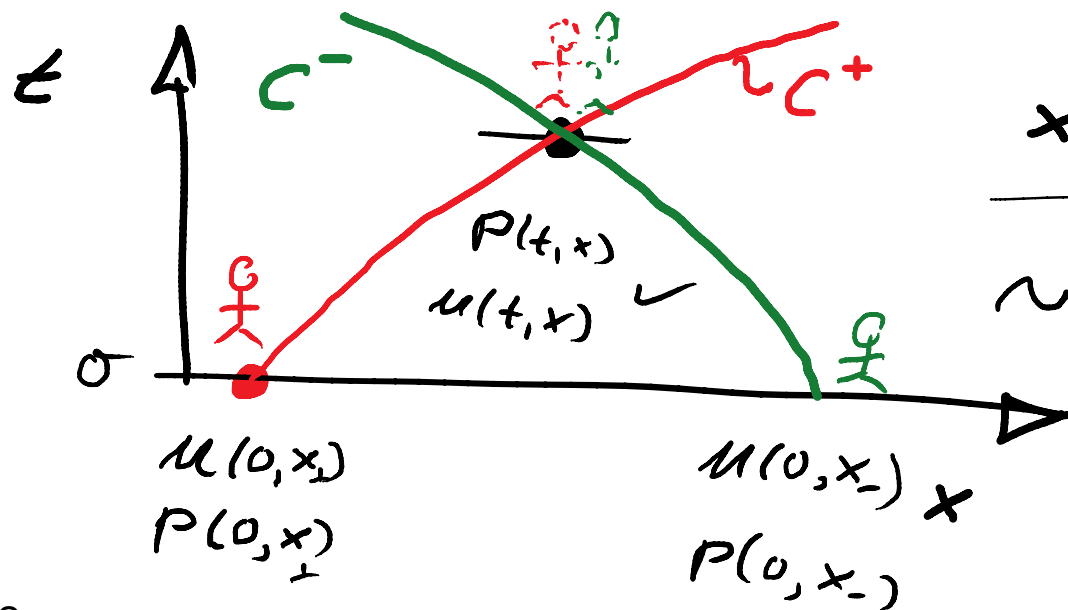
Kürzer: Verträglichkeitsbedingung

$C^+$ -Charakt.

$$d\bar{u} + \frac{1}{\rho_E a_E} dp = k_E dt, \text{ für } \frac{dx}{dt} = \bar{u} + a_E$$

$C^-$ -Charakteristike

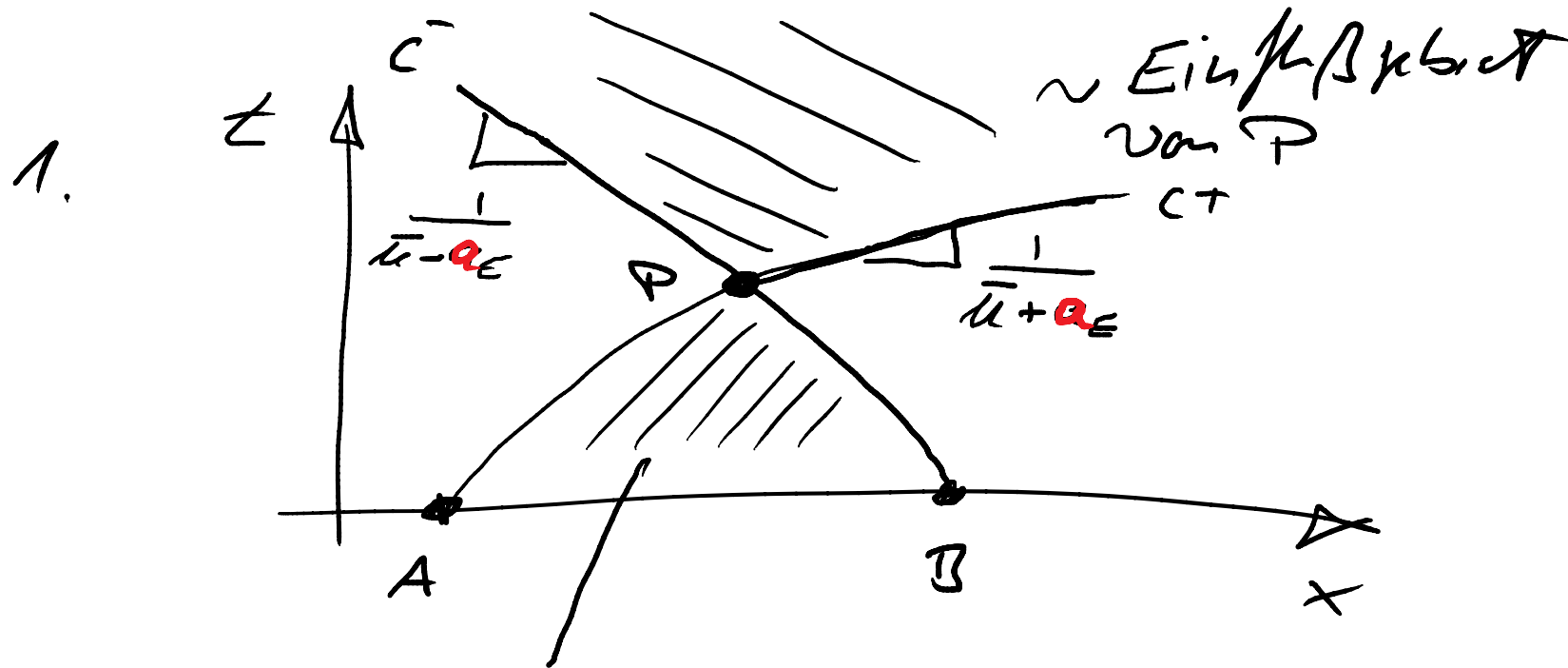
$$d\bar{u} - \frac{1}{\rho_E a_E} dp = k_E dt, \text{ für } \frac{dx}{dt} = \bar{u} - a_E$$



x-t-Diagramm.

→ sehr einfach numerisch  
Mensch ist  
möglic.

# Schlüsse aus dem charakteristischen Vorgehen



Abhängigkeitsbereich von A und B



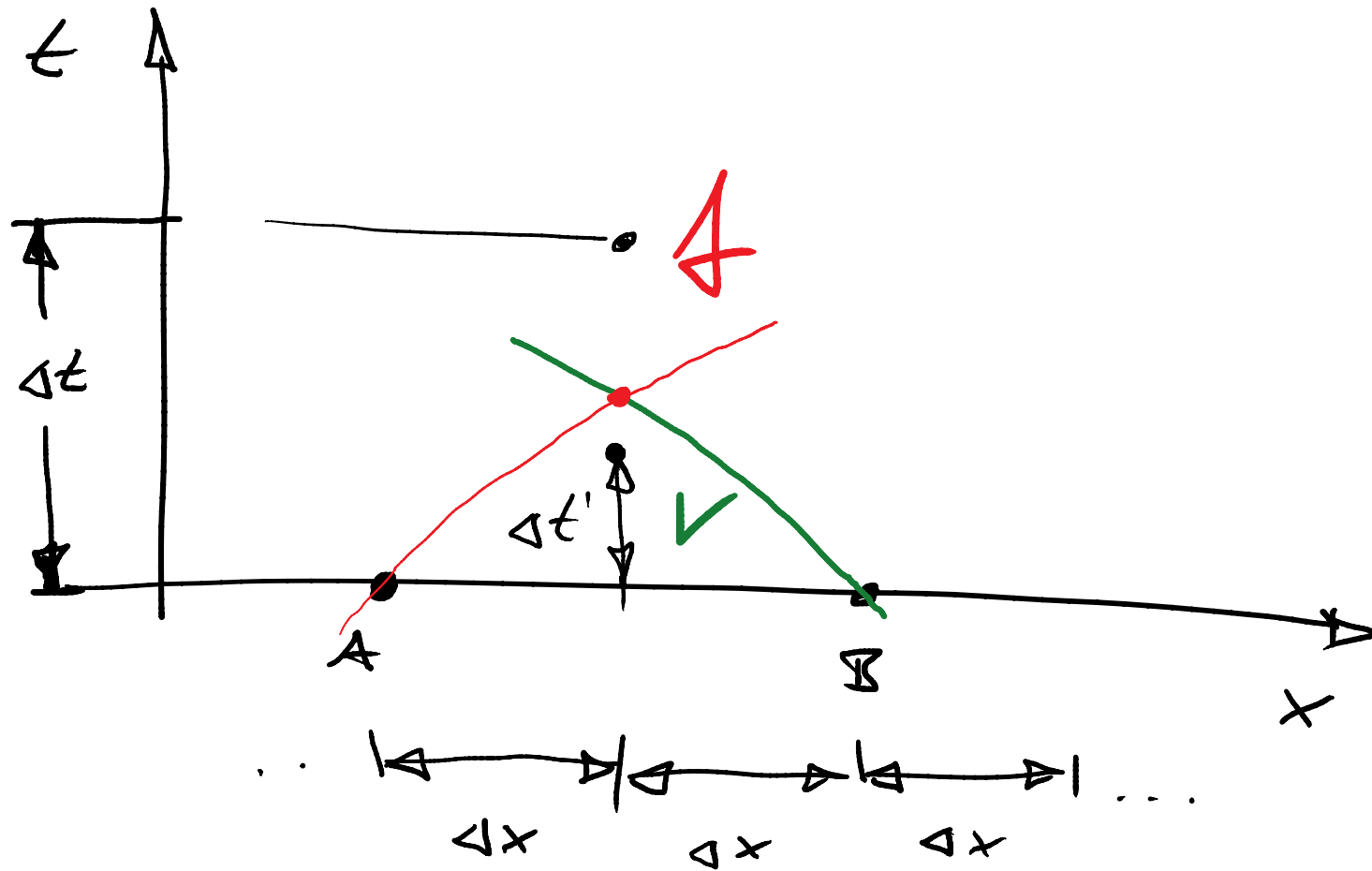
TECHNISCHE  
UNIVERSITÄT  
DARMSTADT



Grundlagen der  
Turbomaschinen und  
Fluidsysteme



2.

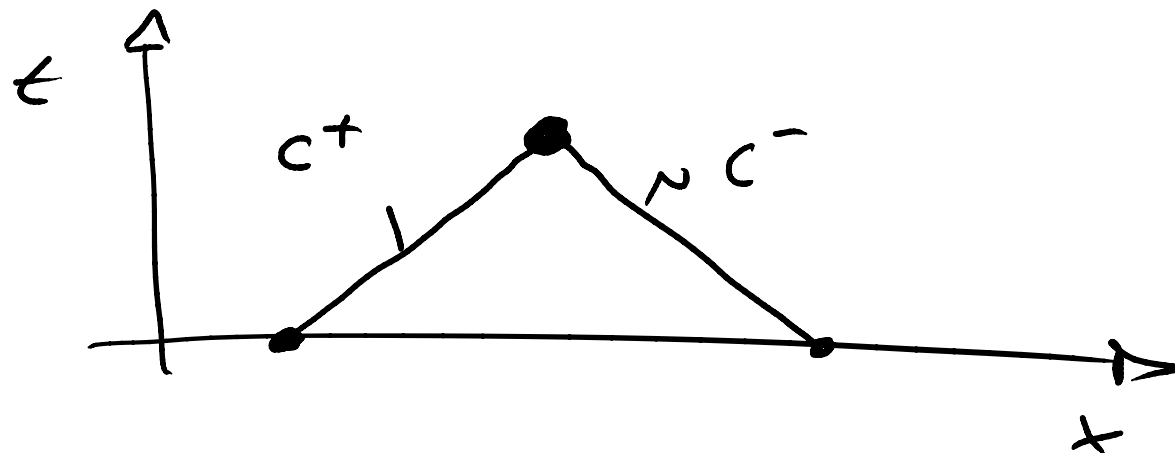


$$\frac{\Delta x}{\Delta t} < a_E, \text{ für } a_E \gg \bar{u}$$

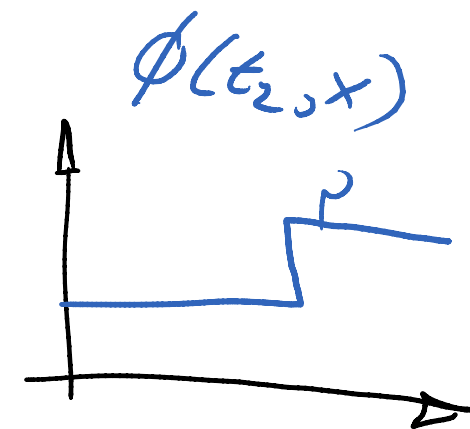
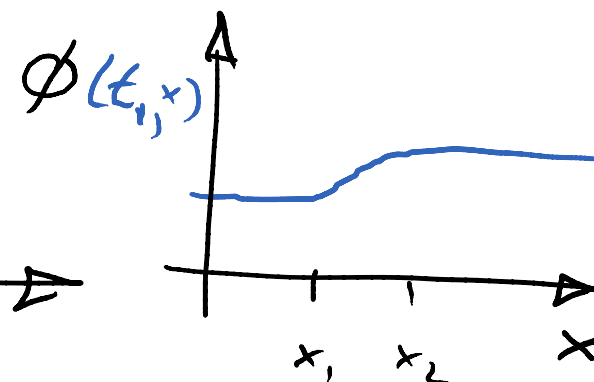
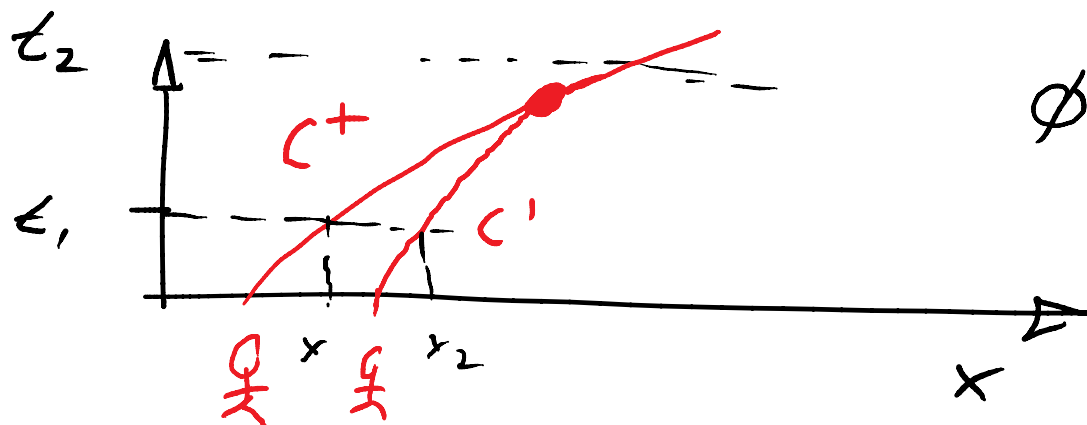
$$C_{FL} = \frac{\Delta x}{\Delta t a_E} < 1 \text{ notwendige Beding für vielen Zeitintervalle!}$$



3. Charakteristikenverfahren  
ist immer das effektivste Verfa.,  
da  $CFL \equiv 1$



4.  $c^+$ -Charakteristiken können sich schneiden!







4 ~

Wenn  $C^+$  od.  $C^-$ -Charakteristiken sich schneiden, entstehen Unstetigkeiten

z.B. • Verdichtungsstoß in der Gasdynamik.

- Schwell od. Hydraulik Sprung bei Strömungen mit freier Oberfläche.
- Verkehrstar
- Konzentrationsstreuung in der Verfahrenstechnik bei Sorptionsvorgängen.

Verdichtungsstelle

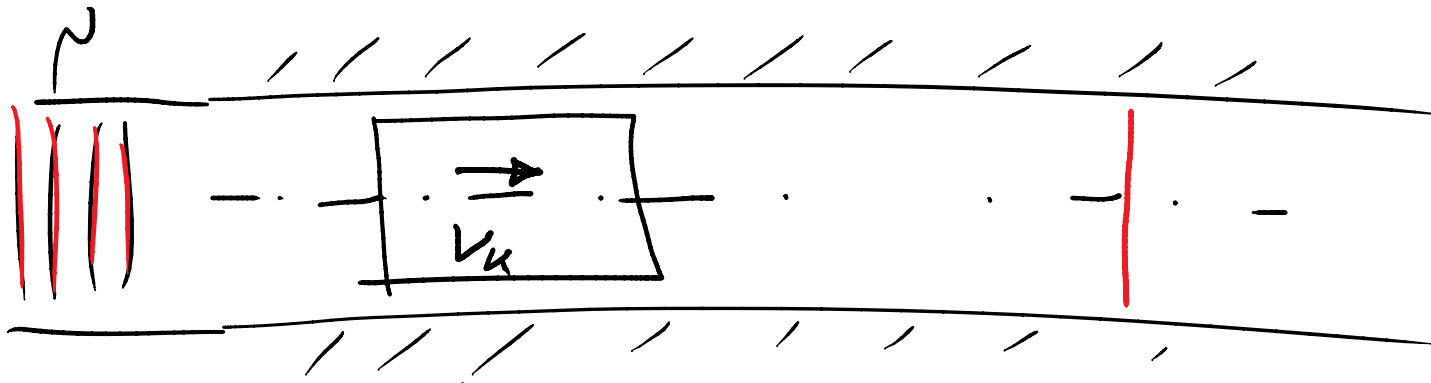
Verdichtungsstelle



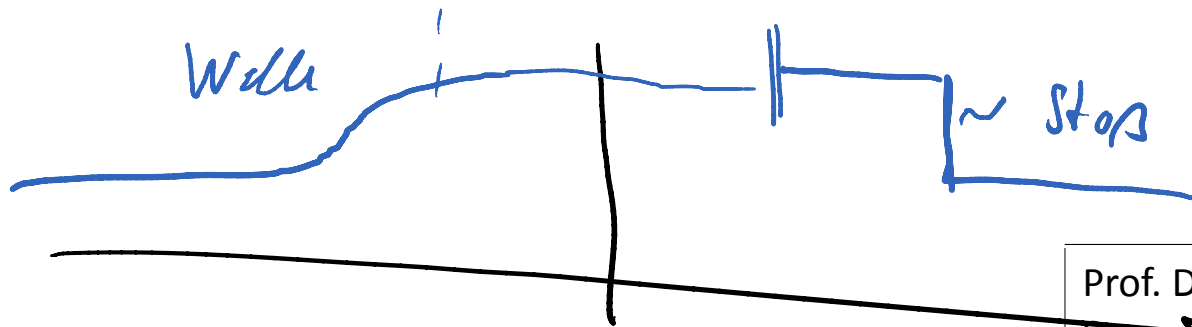
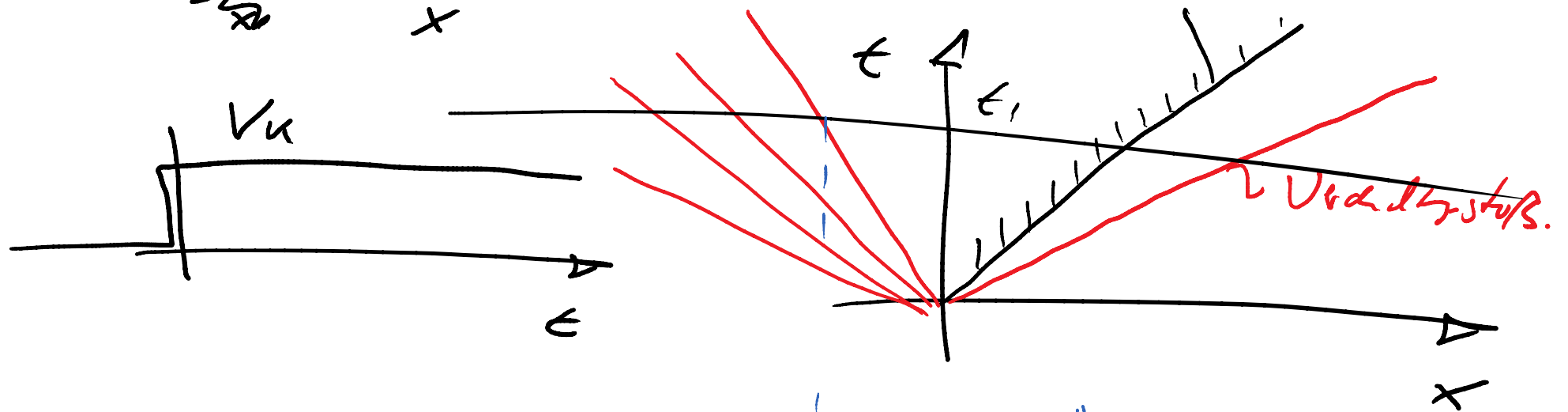
TECHNISCHE  
UNIVERSITÄT  
DARMSTADT



Grundlagen der  
Turbomaschinen und  
Fluidsysteme



Kolbenbew.



Prof. Dr.-Ing. Peter Pelz  
Sommersemester 2012  
Vorlesung 20 F 167



$$\Delta \bar{u} + \frac{1}{\underbrace{\rho_{E_0} a_{E_0}}_{z_0}} \Delta P = \cancel{h_{E_0} \Delta t} \sigma$$

Zusammenhang zwischen Druckänderung  $\Delta P$   
und Geschwindigkeitsänderung  $\Delta \bar{u}$ .

$$\Delta P \sim \Delta u \rho_{E_0} a_{E_0}$$

↳ Größenordnungsabschätzung der Druckänderung

$$\Delta P \sim 10 * 10^3 * 10^3 * 10^{-5} \text{ bar}$$

$$\sim 100 \text{ bar. } \text{☹}$$

z.B.  $\Delta u \sim 10 \frac{\text{m}}{\text{sec}}$

$$\rho_{E_0} \sim 10^3 \frac{\text{kg}}{\text{m}^3}$$

$$a_{E_0} \sim 10^3 \frac{\text{m}}{\text{sec}}$$