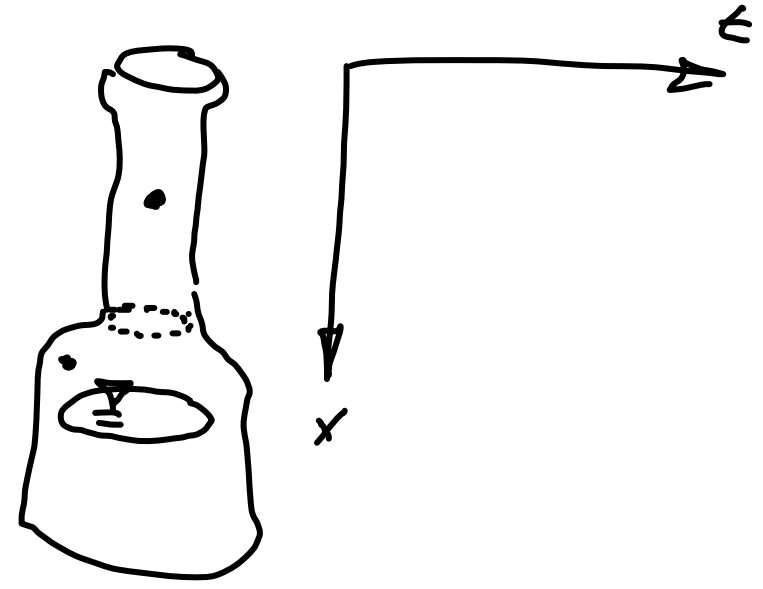


Charakteristikenmethode II

O-D Methode

- einfach
- mit Papier und Bleistift.
- immer lösbar

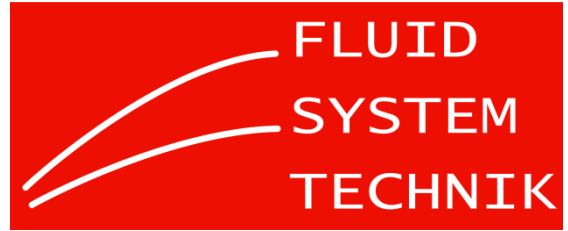


1D-Methoden

nichtlinear Charakteristikenmethode.
linear Wellengleichung.



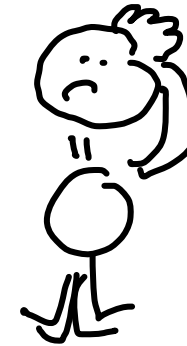
TECHNISCHE
UNIVERSITÄT
DARMSTADT



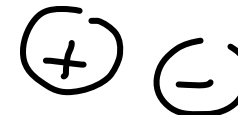
Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2011
Grundlagen der Turbo-
maschinen und Fluidsysteme
Vorlesung 10



Kont:
$$\frac{1}{\rho a_E} \frac{Dp}{Dt} + a_E \frac{\partial \bar{u}}{\partial s} = 0$$



Impuls
$$\frac{D\bar{u}}{Dt} + \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial s} = h_E$$



C^+ :
$$d\mu + \frac{1}{\rho a_E} dp = h_E; \quad d\tau = (\bar{u} + a_E) dt$$

C^- :
$$d\mu - \frac{1}{\rho a_E} dp = h_E; \quad d\tau = (\bar{u} - a_E) dt$$

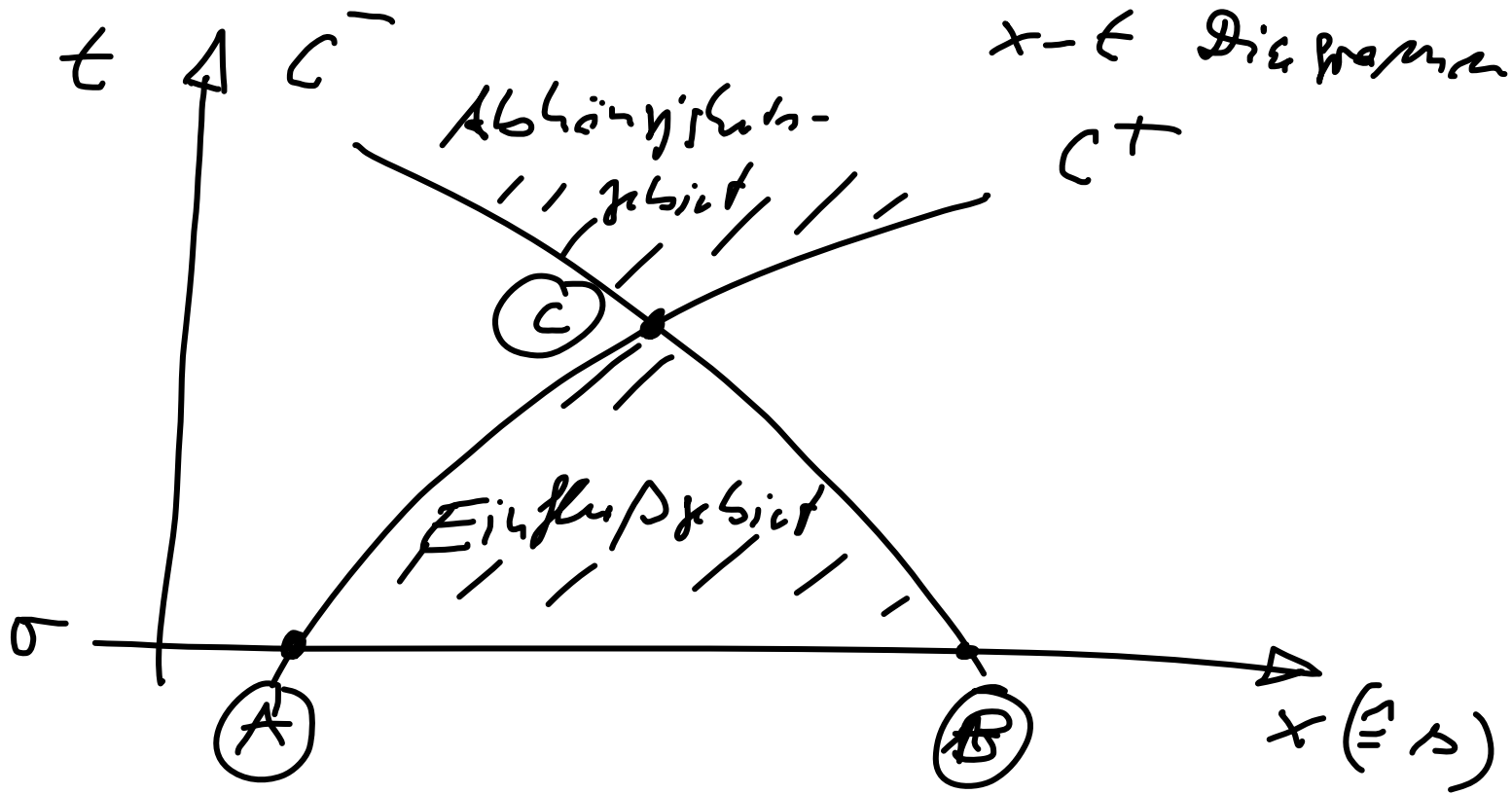
\leadsto Analytisch lösbar für $\tau = \text{const}$
 $\rho = c \rho^\gamma \quad a^2 = \gamma \frac{p}{\rho}$

"d" allgemein Änderung, die
ein Beobachter sieht, der sich mit v
der Geschwindigkeit $\bar{u} + a_E$ (C^+ -Probleme)
oder $\bar{u} - a_E$ (C^- -Probleme) bewegt.

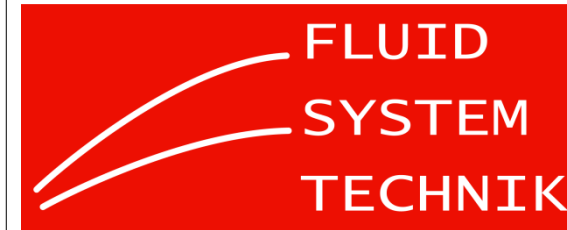


Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2011
Grundlagen der Turbo-
maschinen und Fluidsysteme
Vorlesung 10

Charakteristikenmethode.



TECHNISCHE
UNIVERSITÄT
DARMSTADT



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
 Sommersemester 2011
 Grundlagen der Turbo-
 maschinen und Fluidsysteme
 Vorlesung 10

Literatur-Empfehlung zum Thema

instationäre Gasdynamik

1. Randall J. LeVeque +++

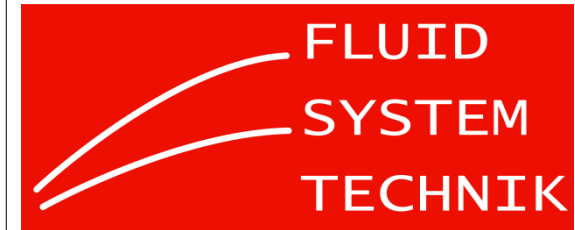
Numerical Methods for Conservation Laws

- ⊕ einfache Sprache
- ⊕ sehr gründlich
- ⊕ „Spreizbedingung“ für Stöße
- ⊕ Verkehrsflußmodell

~ FS1 Kompex



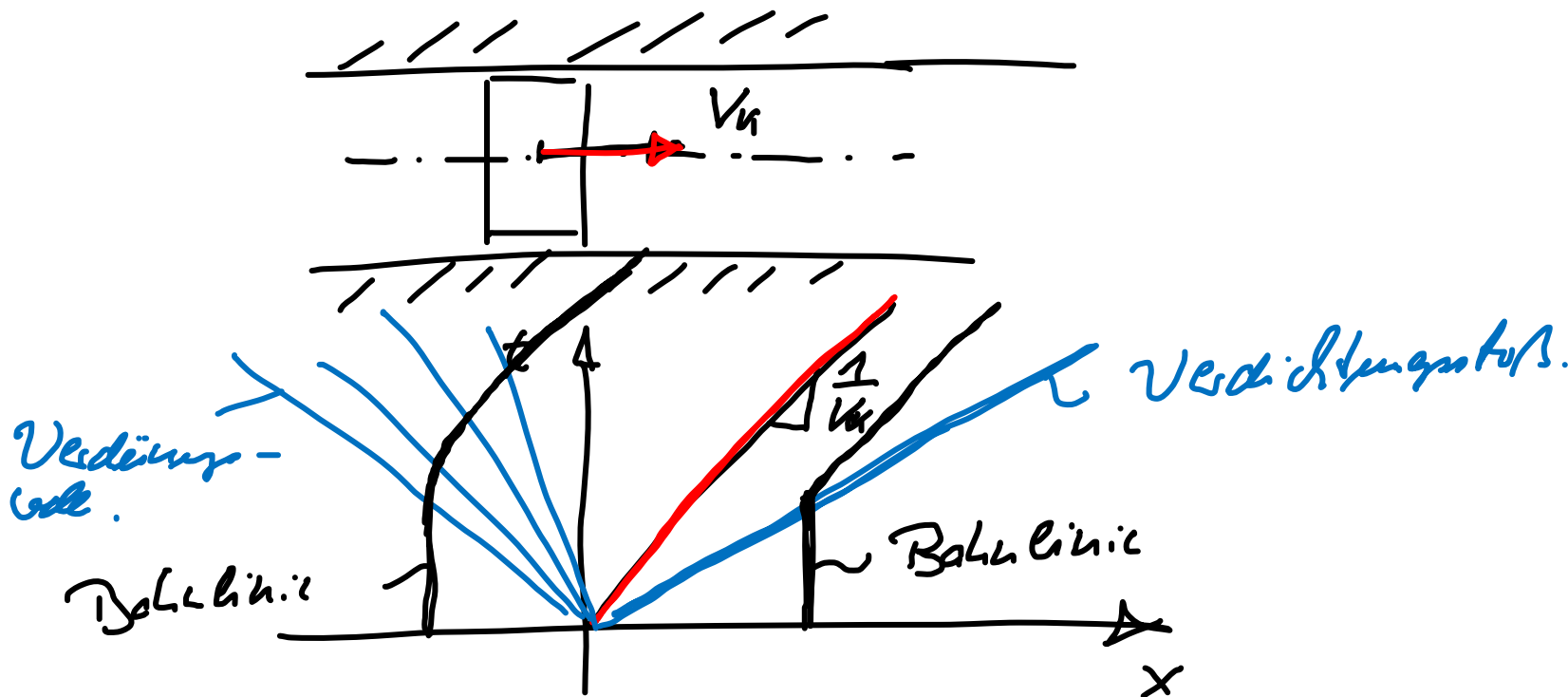
TECHNISCHE
UNIVERSITÄT
DARMSTADT



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2011
Grundlagen der Turbo-
maschinen und Fluidsysteme
Vorlesung 10

2. Analytisch Lösung von $du \pm \frac{1}{\rho} dp = 0$
 für isentrope Strömung

Spurh Kap. 3.2, instationäre Gesamtheit..
 ++

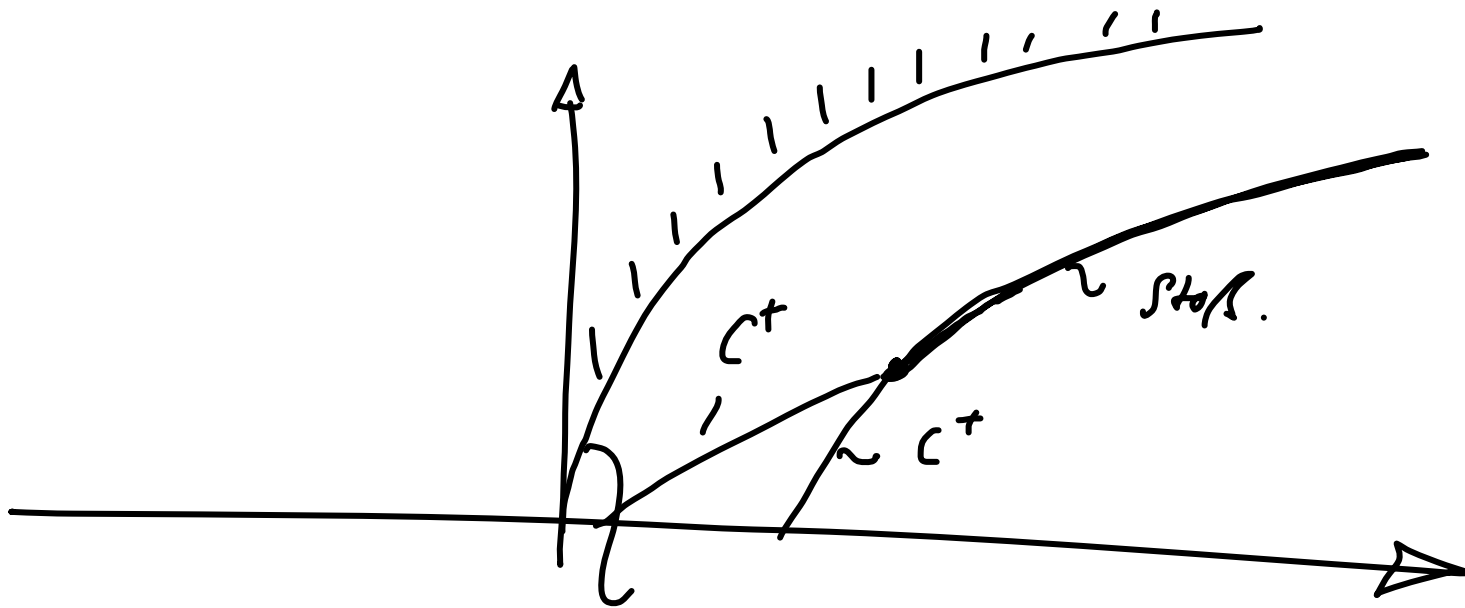


TECHNISCHE
UNIVERSITÄT
DARMSTADT

FLUID
SYSTEM
TECHNIK



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
 Sommersemester 2011
 Grundlagen der Turbo-
 maschinen und Fluidsysteme
 Vorlesung 10



beschreibt Kolben mit
konstante Kraft.

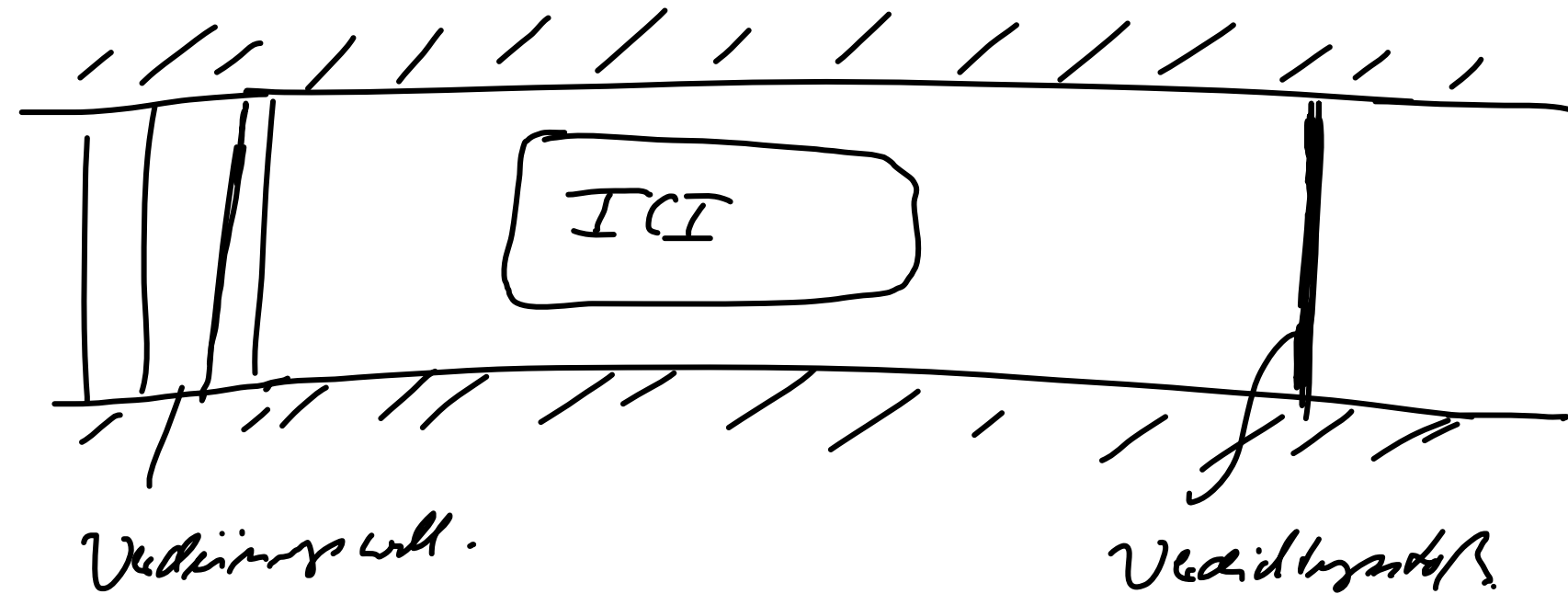
- Shapiro : Gasdynamik +
- Becker, Ernst : Gasdynamik. ++++
- Streeter & Wylie: Fluid Transients + 0
 \rightarrow lineare Charakteristiken in Schen.



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2011
Grundlagen der Turbo-
maschinen und Fluidsysteme
Vorlesung 10



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2011
Grundlagen der Turbo-
maschinen und Fluidsysteme
Vorlesung 10





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

$$\alpha = \alpha_0 + \tilde{\alpha}$$

$$\left. \begin{array}{l} p = p_0 + \tilde{p} \\ \alpha = \alpha_0 + \tilde{\alpha} \end{array} \right\} \text{Impulz} \\ z = \rho \alpha = \underbrace{\rho_0}_{z_0} \alpha_0 + \alpha_0 \tilde{p} + \rho_0 \tilde{\alpha} + \tilde{\rho} \tilde{\alpha}$$

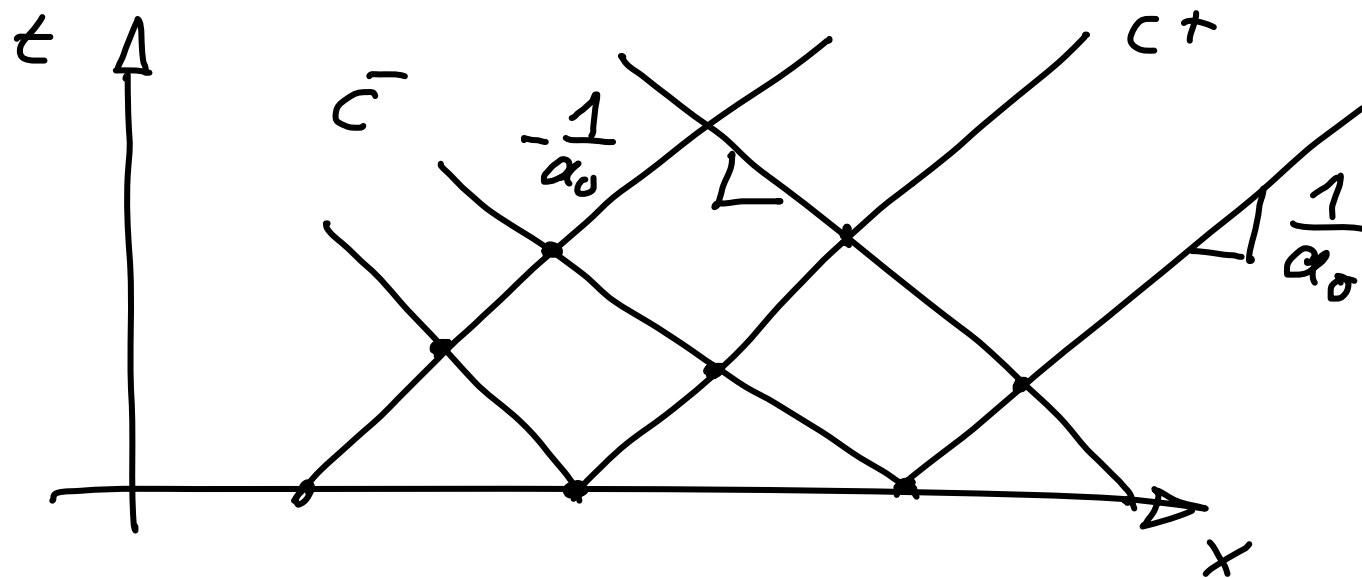
lineare Verfahren

$$z \approx z_0 = \text{const.}$$

$$|\tilde{u}| \ll \alpha_0$$

→ Charakteristiken sind gerade

→ Verdichtungsstöße können nicht dargestellt werden.



$$d\bar{u} + \frac{1}{z_0} dp = h_E dt$$

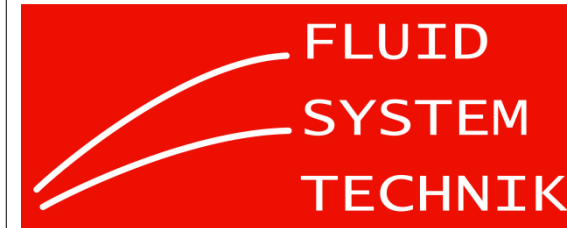
$$dx = a_0 dt$$

$$d\bar{u} - \frac{1}{z_0} dp = h_E dt$$

$$dx = -a_0 dt$$



TECHNISCHE
UNIVERSITÄT
DARMSTADT

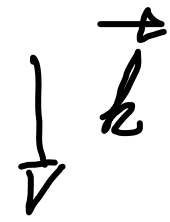
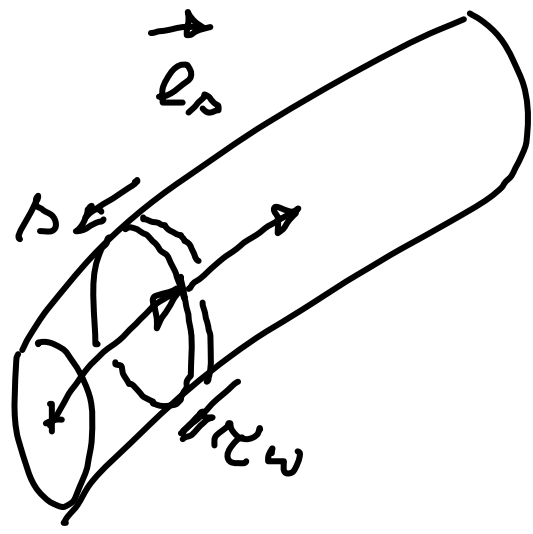


Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2011
Grundlagen der Turbo-
maschinen und Fluidsysteme
Vorlesung 10

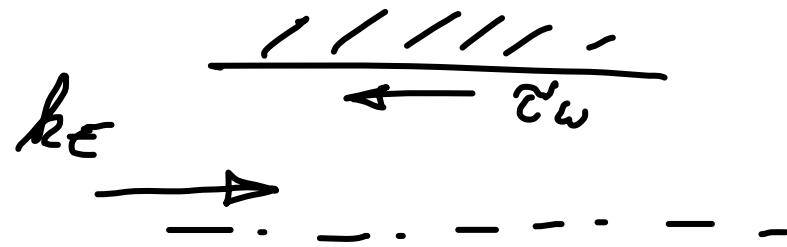
effektive Volumenwert.

$$k_E = k_D - \frac{\lambda}{2} \frac{\bar{u} |\bar{u}|}{\alpha}$$

$$k_D = k \cdot \rho$$



λ Widerstandsziff
 $\hat{=}$ dimensionslose
 Wandschubspannung.



$$\tau_w = f_u(\bar{u}, \alpha, \nu, \rho, k, \dot{u})$$

A diagram showing a rough surface represented by a wavy line. An arrow labeled u_w points to the right above the surface.



TECHNISCHE
UNIVERSITÄT
DARMSTADT

FLUID
SYSTEM
TECHNIK



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
 Sommersemester 2011
 Grundlagen der Turbo-
 maschinen und Fluidsysteme
 Vorlesung 10



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2011
Grundlagen der Turbo-
maschinen und Fluidsysteme
Vorlesung 10

$$\frac{\tau_w}{\frac{\rho \bar{u}^2}{2}} = f_u \left(\frac{\bar{u} d}{\nu}, \frac{k}{d}, \frac{\rho d^3}{\nu^2} \right)$$

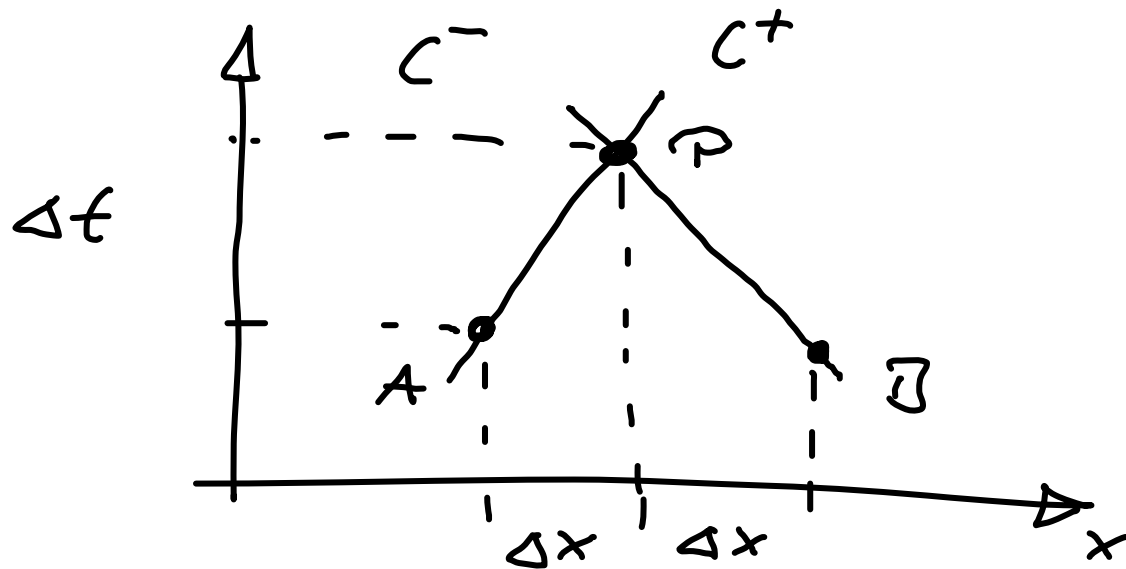
relativ Plattend.

$$\lambda := \frac{\tau_w}{\frac{\rho}{2} \bar{u}^2} \quad \text{Widerstands z. f.}$$

Maneylun bener Gitter

$$\lambda = \lambda(Re, k/d)$$

} Dissertation
Dimitrov.



$$C^+ : \quad p_P = p_A - z_0 (\mu_P - \mu_A) - R \mu_P (\mu_A)$$

$$C^- : \quad p_P = p_B + z_0 (\mu_P - \mu_B) + R \mu_P (\mu_B)$$

$$z_0 := \int_0^{\sigma} \rho_0 \, dz$$

$$R := \rho_0 \lambda \frac{1}{2\alpha} \Delta x$$



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2011
Grundlagen der Turbo-
maschinen und Fluidsysteme
Vorlesung 10



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2011
Grundlagen der Turbo-
maschinen und Fluidsysteme
Vorlesung 10

⋮
Numerik Methode / Homopage.

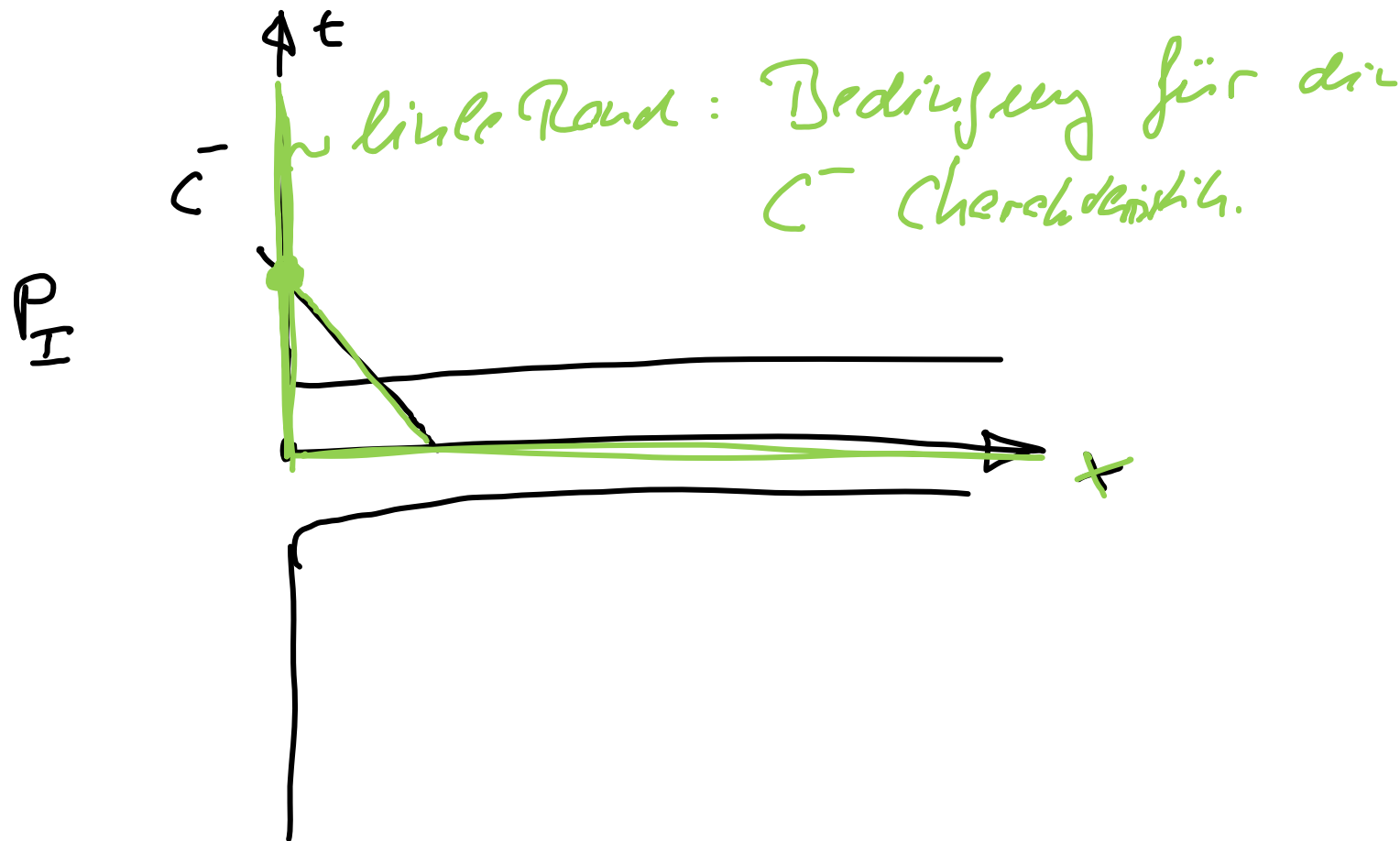
=

Offen Frage:

Randbedingung.



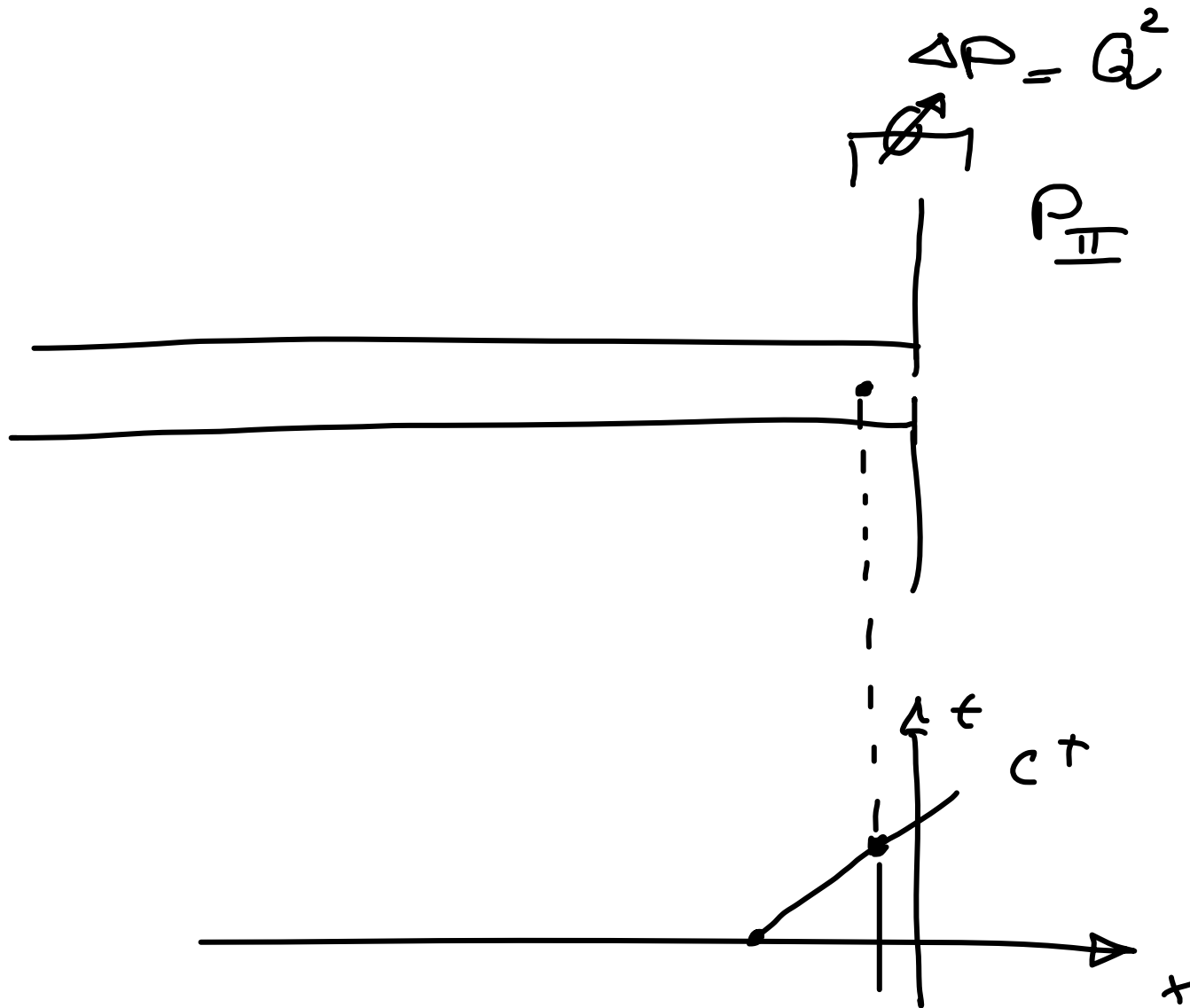
Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2011
Grundlagen der Turbo-
maschinen und Fluidsysteme
Vorlesung 10

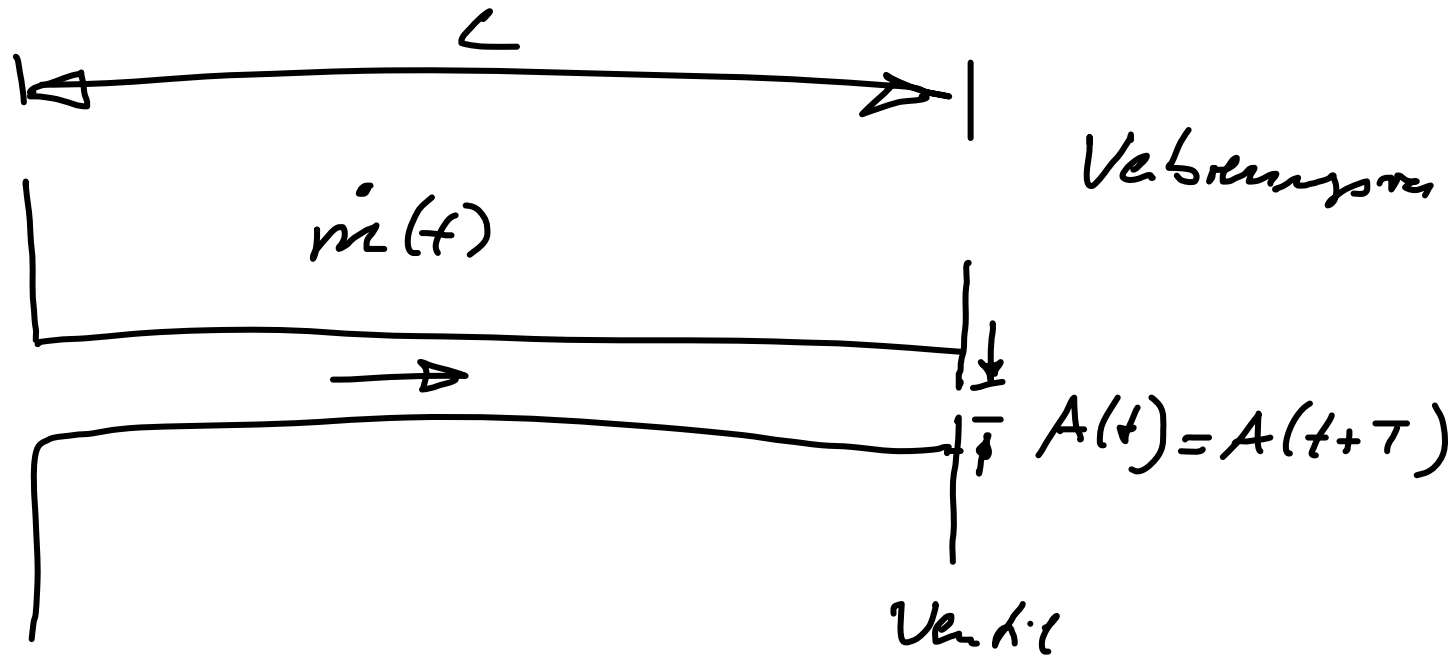


Einstromrandbed: Durch am linke Rand
ist vorgeschrieben
 $\leadsto c^-$ Charakteristik.
 $\Rightarrow \bar{u}$ am Einströmer.



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2011
Grundlagen der Turbo-
maschinen und Fluidsysteme
Vorlesung 10





Merkmale.

Prinzip einer Resonanzanregung
eines Verbrennungsmotors.

$T \sim \frac{L}{a_0}$ → Maximum im Hochdruckbereich.

Alternativ zum Charakteristikenverfahren

Wellengleich

∇ nicht \bar{u}^2 , wenn
kein Verlustterm ist

Impuls-Gl.

$$\frac{D\bar{u}}{Dt} + \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial s} = -\frac{2}{2} \frac{\bar{u} |\bar{u}|}{\alpha}$$

~~$$\frac{\partial \bar{u}}{\partial t} + \bar{u} \frac{\partial \bar{u}}{\partial s} + \frac{1}{\rho_0} \frac{\partial p}{\partial s} = -\frac{2}{2} \frac{\bar{u} |\bar{u}|}{\alpha}$$~~

linearisiert Bewegungsgl.

$$\frac{\partial \bar{u}}{\partial t} + \frac{1}{\rho_0} \frac{\partial p}{\partial s} = 0 \quad \Bigg| \frac{\partial}{\partial t}$$



Prof. Dr. Ing. Peter Pelz
Sommersemester 2011
Grundlagen der Turbo-
maschinen und Fluidsysteme
Vorlesung 10



Kont.

$$\frac{1}{\rho a_E} \frac{DP}{Dt} + a_E \frac{d\bar{\mu}}{ds} = \sigma$$

$$\frac{1}{\rho_0} \frac{\partial P}{\partial t} + a_0^2 \frac{\partial \bar{\mu}}{\partial s} = \sigma \quad \Big| \frac{\partial}{\partial s}$$

$$\frac{\partial^2 \bar{\mu}}{\partial t^2} + \frac{1}{\rho_0} \frac{\partial^2 P}{\partial s \partial t} = \sigma \quad \text{Bew.}$$

$$\frac{1}{\rho_0} \frac{\partial P^2}{\partial t \partial s} + a_0^2 \frac{\partial^2 \bar{\mu}}{\partial s^2} = \sigma \quad \text{Kont.} \quad \ominus$$

$$a_0^2 \frac{\partial^2 \bar{\mu}}{\partial s^2} - \frac{\partial^2 \bar{\mu}}{\partial t^2} = \sigma \quad \text{Wellengleich.}$$

$$a_0^2 \frac{\partial^2 p}{\partial s^2} - \frac{\partial^2 p}{\partial t^2} = 0$$

Wellengleichung für die Druck.

→ Umkehrung von Druckänderung zu Geschwindigkeitsänderung erfolgt über die Impedanz.

z.B. Geschwindigkeitsänderung Δu

→ Druckänderung

$$\Delta p = \Delta u \rho_0 a_0$$

