

3.13 Hydrodynamische Moden

• erste Satz um linearisierten Bew. gln.

$$\frac{\partial \delta \rho}{\partial t} + \rho \operatorname{div} \underline{v} = 0 \quad (3.88)$$

$$\rho \frac{\partial \underline{v}}{\partial t} = -\nabla p + \eta \nabla^2 \underline{v} + (\eta + \eta') \nabla \operatorname{div} \underline{v} \quad (3.89)$$

$$\rho \frac{\partial u}{\partial t} = -p \operatorname{div} \underline{v} + \kappa \nabla^2 T \quad (3.90)$$

b) Longitudinalmoden:

• wichtige thermodynamische Relationen: s. Folie

• Umformungen für Bewgln.:

$$(1) \text{ in Impulsbilanz: } \nabla p = \frac{\partial p}{\partial \rho} \nabla \delta \rho + \underbrace{\frac{\partial p}{\partial T}}_{-\rho \frac{\partial \rho}{\partial \rho}} \nabla \delta T \quad (3.104)$$

$$(2) \nabla^2 \underline{v}_l = \nabla \operatorname{div} \underline{v}_l - \underbrace{\operatorname{rot} \operatorname{rot} \underline{v}_l}_0 = \nabla \operatorname{div} \underline{v}_l \quad (3.105)$$

(3) in Energiebilanz:

$$\frac{\partial u}{\partial t} + \frac{p}{\rho} \operatorname{div} \underline{v}_l = \underbrace{\frac{\partial u}{\partial \rho}}_{\substack{(3.104) \\ = \left(\frac{p}{\rho} + T \frac{\partial \rho}{\partial \rho}\right)}} \frac{\partial}{\partial t} \delta \rho + \underbrace{\frac{\partial u}{\partial T}}_{= c_v} \frac{\partial}{\partial t} \delta T + \cancel{\frac{p}{\rho} \operatorname{div} \underline{v}_l} \quad (3.95)$$

$$\longrightarrow \frac{\partial u}{\partial t} + \frac{p}{\rho} \operatorname{div} \underline{v}_l = -T \rho \frac{\partial \rho}{\partial \rho} \operatorname{div} \underline{v}_l + c_v \frac{\partial}{\partial t} \delta T \quad (3.106)$$

$$\xrightarrow{(3.88)} \frac{\partial \delta \rho}{\partial t} + \rho \operatorname{div} \underline{v}_l = 0 \quad (3.107)$$

$$\xrightarrow[\& (3.105)]{(3.89) \text{ mit } (3.106)} \frac{\partial \underline{v}_l}{\partial t} + \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial \rho} \nabla \delta \rho - \rho \frac{\partial \rho}{\partial \rho} \nabla \delta T - \frac{2\eta + \eta'}{\rho} \nabla^2 \underline{v}_l = 0 \quad (3.108)$$

$$\xrightarrow[(3.106)]{(3.90) \text{ mit}} \frac{\partial \delta T}{\partial t} - \frac{T \rho}{c_v} \frac{\partial \rho}{\partial \rho} \operatorname{div} \underline{v}_l - \frac{\kappa}{\rho c_v} \nabla^2 \delta T = 0 \quad (3.109)$$

... 3 hydrodynam. Moden aus Kopplung $\delta \rho$, \underline{v}_l , δT

• Modenanalyse:
Ansatz: ebene Welle

$$\left. \begin{aligned} \delta p(x,t) &= \delta p(k, \xi) e^{-\xi t + i k \cdot x} \\ v_1(x,t) &= v_1(k, \xi) \frac{k}{\xi} e^{-\xi t + i k \cdot x}, \quad \text{rot } v_1 = 0! \\ \delta T(x,t) &= \delta T(k, \xi) e^{-\dots} \end{aligned} \right\} (3.110)$$

• mit (3.110) in (3.107-3.109):

$$\underbrace{\begin{bmatrix} -\xi & i k \rho & 0 \\ i k \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x} & -\xi + k^2 \frac{2\eta + \mu}{\rho} & -i k \frac{\partial v_1}{\partial x} \\ 0 & -i k \frac{T_s}{c_v} \frac{\partial s}{\partial x} & -\xi + \frac{\kappa}{\rho c_v} k^2 \end{bmatrix}}_{D \dots \text{dynamische Matrix}} \begin{bmatrix} \delta p(k, \xi) \\ v_1(k, \xi) \\ \delta T(k, \xi) \end{bmatrix} = 0 \quad (3.111)$$

nichttriviale Lsg: $\text{Det } D = 0 \rightarrow \xi = \xi(k)$
... Dispersionsrelation

etwas kompliziert \rightarrow in Schritten

• ohne Dissipation: $\kappa = \eta = \mu = 0 \rightarrow$ keine Dämpfung!

(1) Schallwellen:

$$(3.111) \rightarrow \left. \begin{aligned} \delta T &= -\frac{i k}{\xi} \frac{T_s}{c_v} \frac{\partial s}{\partial x} v_1 \\ \delta p &= \frac{i k}{\xi} \rho v_1 \end{aligned} \right\} \text{in mittlere Gl. von (3.111)}$$

o.B. $\rightarrow (\xi^2 + c^2 k^2) v_1 = 0$

$$\rightarrow \xi_{3/4} = \pm i c k, \quad c = \sqrt{\frac{\partial p}{\partial \rho}}_s = \frac{1}{\sqrt{\rho \kappa_s}} \quad (3.112)$$

- Schallwellen mit Geschw. c : $v_1 \frac{d}{dt} e^{i(\pm c k t + k \cdot x)}$
[nach rechts bzw. links
Lauf] \uparrow
EV von ∂
- $c \sim \frac{1}{\sqrt{\kappa_s}}$ mit $\kappa_s \dots$ isentrope Kompressibilität

(2) weiterer EV von D :

$$\begin{pmatrix} \delta p \\ 0 \\ \delta T \end{pmatrix} \xrightarrow{\text{in (3.111)}} \boxed{\xi_5 = 0} \quad (3.113)$$

$$\frac{1}{\rho} i k \left(\frac{\partial p}{\partial x} \delta p - \underbrace{\rho \frac{\partial v_1}{\partial x}}_{(3.112)} \delta T \right) \sim dp = 0$$

\rightarrow statische Mode ($\xi_5 = 0$) mit $dp = 0$

• nicht Dissipation:

(2) diffusive Wärmemode:

Ansatz: $\xi_s = \underbrace{D_T}_{\text{Dämpfung} \sim k^2} k^2$ in Det $\mathcal{D} = 0$

2 Terme führender Ordnung in k [$O(k^4)$]

o.B. $\rightarrow (D_T - \frac{\kappa}{\rho c_p}) k^4 = 0$

$\rightarrow \xi = D_T k^2$ mit $D_T = \frac{\kappa}{\rho c_p}$ (3.114)

- rein diffusive Mode für Wärmeausbreitung
- D_T : Wärme diffusionskoeffizient
- c_p statt c_v durch Kopplung an ρg bzw $\text{div } v_L$

(1) propagierende Schallwelle mit Dämpfung:

Ansatz: $\xi_{3/4} = \pm i c k + \frac{1}{2} T k^2$ in Det $\mathcal{D} = 0$

2 Terme führender Ordnung in k [$O(k^4)$]

o.B. \rightarrow

$$\xi_{3/4} = \pm i c k + \frac{1}{2} T k^2$$

$$\text{mit } c = \sqrt{\frac{\partial p}{\partial \rho}}_s = \frac{1}{\rho \kappa_s}$$

$$T = D_T \left(\frac{c_p}{c_v} - 1 \right) + \frac{2\eta + \eta'}{\rho}$$

Dämpfung
Wärme-
Volumen-
aufgrund
diffusion
viskosität

4. Stokes-Gleichungen

- wichtig für Welt der kleinen Reynoldszahlen
- für Strömungsfelder auf Mikro-/Nanometer skala, insbesondere Mikro-/Nano fluidik!

• Voraussetzungen:

$Re = \frac{\rho a v_0}{\eta} \ll 1 \xrightarrow{(3.68)}$ vernachlässige $v \cdot \nabla v$

\rightarrow " $\frac{\partial v}{\partial t}$
auf Zeiten $t \gg \tau_H = \frac{l_H^2}{6\nu/\rho}$

\rightarrow stationäres Geschw. feld auf Länge l_H

[s. Kap. 3.11]

$\text{div } \underline{v} = 0 \rightarrow$ inkompressible Flüssigkeit

\rightarrow

$$\begin{aligned} \underline{0} &= -\nabla p + \eta \nabla^2 \underline{v} \quad (+ \rho \underline{b}) \quad (4.1) \\ 0 &= \text{div } \underline{v} \end{aligned}$$

... Stokes-Gln.

and: „creeping-flow“ Gleichungen