

4.4.3 Hydrodynamische Gleichungen mit Dissipation

• Boltzmann-Gl.: $\mathcal{L}[f] = \frac{df}{dt} \Big|_{\text{Stoß}}$

mit $\mathcal{L}[f] = \left[\frac{\partial}{\partial t} + \frac{1}{m} p \cdot \nabla_q + F \cdot \nabla_p \right]$ (4.65)

$(\underline{p} = \underline{u} + \underline{\varepsilon}) = \left[\frac{d}{dt} + \underline{\varepsilon} \cdot \nabla_q + \frac{1}{m} F \cdot \nabla_c \right]$

• Problem: $\frac{df_0}{dt} \Big|_{\text{Stoß}} = 0$, aber $\mathcal{L}[f_0] \neq 0$, f_0 s. (4.25)
lokales GG

• Näherungslösung: "1. Ordnung"

(i) $f = f_0(1 + \Delta)$ mit $\Delta \ll 1$

(ii) Relaxationszeitnäherung für Stoßterm:

$$\frac{df}{dt} \Big|_{\text{Stoß}} = -\frac{1}{\tau} f_0 \Delta$$

in Gl. (4.65): $\mathcal{L}[f_0 + f_0 \Delta] = -\frac{1}{\tau} f_0 \Delta$

$$\& \mathcal{L}[f_0 \Delta] \ll \mathcal{L}[f_0] \rightarrow \mathcal{L}[f] \approx \mathcal{L}[f_0]$$

$$\rightarrow \Delta \approx -\tau \frac{1}{f_0} \mathcal{L}[f_0] = -\tau \mathcal{L}[\ln f_0] \quad (4.66)$$

berechne $\mathcal{L}[\ln f_0]$ & Annahme $n(q,t), u(q,t), T(q,t)$
in f_0 lösen (4.42) - (4.44)

o.B. \rightarrow

$$f = f_0(1 + \Delta)$$

$$\text{mit } \Delta = -\tau \frac{m}{k_B T} \left(c_i c_j - \frac{\delta_{ij}}{3} c^2 \right) D_{ij} - \tau \left(\frac{m c^2}{2 k_B T} - \frac{5}{2} \right) \frac{c_i}{T} \nabla_i T$$

$$D_{ij} = \frac{1}{2} (\nabla_i u_j + \nabla_j u_i) \dots \text{Deformationsrate} \quad (4.67)$$

• Mittelwerte:

$$\langle A \rangle = \int d^3p A f_0(1+\Delta) = \langle A(1+\Delta) \rangle_0 \quad (4.48)$$

• Spannungstensor "1. Ordnung":

$$T_{ij} \stackrel{(4.35)}{=} -m \langle c_i c_j \rangle \stackrel{(4.47)}{=} -m \left[\langle c_i c_j \rangle_0 - \frac{1m}{k_B T} \langle c_i c_j (c_k c_l - \frac{\delta_{kl}}{3} c^2) \rangle_0 \right] \quad (4.49)$$

o.B.

$$\langle c_i c_j \rangle_0 = n \frac{k_B T}{m} S_{ij}$$

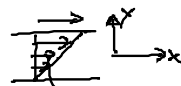
$$\langle c_i c_j c_k c_l \rangle_0 = n \left(\frac{k_B T}{m} \right)^2 \times (S_{ij} S_{kl} + S_{ik} S_{jl} + S_{il} S_{jk})$$

$$T_{ij} = -P S_{ij} + 2\eta \left(D_{ij} - \frac{1}{3} S_{ij} D_{kk} \right)$$

mit $P = n k_B T$... Druck T_{ij} ... viskoser Spannungstensor

$\eta = n k_B T \tau$... Scler viskosität

Bedeutung: (i) Scherströmung:



• $D_{ij} - \frac{1}{3} S_{ij} D_{kk} \neq 0 \rightarrow T'_{ij}$

• nicht zeitunabhängig: $T'(-D_{ij}) = -T'(D_{ij})$

- Dissipation
- Relaxation von Sclermoden ins GG

• $\text{Sp } \underline{D} = D_{ii} = \text{div } \underline{u}$... Spur von \underline{D}

also: $\underline{D} - \frac{1}{3} \mathbb{1} \text{div } \underline{u} = 0$ für $\underline{D} = \frac{1}{3} \mathbb{1} \text{div } \underline{u}$!! reine Kompression

NB. (4.42) $\rightarrow \frac{d}{dt} n = -n \text{div } \underline{u} = 0 \triangleq$ inkompressible Strömung

(ii) keine extra Volumenviskosität

kein Beitrag: $T'_{ij} \sim D_{ii} = \text{div } \underline{u}$

• Wärmestromdichte "1. Ordnung":

$$q_i \stackrel{(4.38)}{=} \langle c_i \frac{m}{2} c_j^2 \rangle \stackrel{(4.47)}{=} -\frac{m c}{2} \langle \left(\frac{m c^2}{2k_B T} - \frac{5}{2} \right) c_i c_k c_l \rangle_0 \frac{V_k T}{T}$$

o.B. $q = -\kappa \nabla_q T$ (4.50)

mit $\kappa = \frac{5}{2} n \frac{k_B^2 T}{m} \tau$... thermische Leitfähigkeit

$q \sim -\nabla_q T \rightarrow q$ gleicht $\nabla_q T$ aus
 \rightarrow Relaxation ins GG

Hydrodynamische Gleichung:

(4.34) \longrightarrow $\frac{\partial u}{\partial t} = -\nabla_q \cdot (n u)$ (4.51)

(4.35) $\frac{\nabla_i T_{ij} = \dots}{F_i = 0} \longrightarrow mn \frac{d}{dt} u = -\nabla_q P + \eta \nabla_q^2 u + \frac{1}{3} \zeta \nabla_q (\nabla_q \cdot u)$ (4.52)

(4.38) $\frac{ne = \frac{m}{2} \langle \epsilon^2 \rangle = \frac{3}{2} n k_B T}{-\nabla_q \cdot q}$ $\frac{dT}{dt} = \frac{2\kappa}{3n k_B} \nabla_q^2 T - \frac{2}{3} T \nabla_q \cdot u + \frac{2}{3n k_B} T_{ij}' \nabla_i u_j$ (4.53)

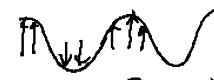
Rem: (1) Gl. (4.52) \equiv Navier-Stokes-Gl. für kompressible Flüssigkeiten

aber: Viskosität für reine Kompression: $\eta + \frac{1}{3} \zeta$ statt $\frac{1}{3} \zeta$!

(2) Gl. (4.53): für $\nabla_i u_j = 0 \rightarrow$ reine Diff. Gl. für T

$T_{ij}' \nabla_i u_j \dots$ nichtlinearer Term in u !

Modenanalyse: (wie in Kap. 4.4.2) $e^{-i(\omega t - k \cdot r)}$

2 diffusive Schermoden: 

Dispersionsrelation: $\omega_{1/2} = -i \frac{\eta}{m n} k^2$ ($\eta \dots$ mittlere Dichte)

Dämpfrate $-i\omega \rightarrow 0$ für $k \rightarrow 0$
 \equiv hydrodynamische Mode

- 1 diffusive „Temperaturmode“ ω_3
- 2 gedämpfte Schallwellen

$$\omega_{4/5} = \pm c_s k - i k^2 \left(\frac{2\eta}{3m n} + \frac{2\kappa}{15 k_B n} \right) + O(k^2)$$

5. Statistisches Ensemble

Ziel: Zugang zu makroskop. Eigenschaften von Vielteilchen-Systemen durch Mittelung über viele mikroskop. Realisierungen

insbesondere: S, U, T, P, μ, \dots
 thermodynam. Potentiale

• Weg: Wähle Ensemble von Mikrozuständen durch Festlegung von Randbedingungen \rightarrow Charakterisieren die Makrozustände

• Beachte: Im thermodynam. Limes $N \rightarrow \infty$ sind alle Ensembles äquivalent

5.1. Mikrokanonisches Ensemble

• Def: Alle möglichen Mikrozustände eines abgeschlossenen Systems (also mit Energie $U = \text{konst.}$, und $V, N = \text{konst.}$) bilden das mikrokan. Ensemble.

• Liouville Theorem: $\frac{\partial \rho}{\partial t} = -\{\rho, H\}$
 stationäre Zustände = thermisches GG: mögl. Lsg. $S_{eq} = S(H=U) = \text{konst.}$

\rightarrow Postulat gleicher a priori Wahrscheinlichkeit für Mikrozustände mit Energie U :

$$P(s) = \frac{1}{g(U)}$$

(5.1)

mit $g(U)$... Anzahl aller möglichen Mikrozustände mit Energie U (und V, N)

• Postulat der Boltzmann'schen Entropie:

$$S := k_B \ln g(U) \quad (5.2)$$

mit $k_B = 1,38 \cdot 10^{-23} \text{ J/K}$... Boltzmann'sche Konstante

• QM: i indiziert Eigenzustände mit Energie-EW

• Klass. Mechanik:

$$g(U) = \frac{1}{N!} \int \frac{1}{h^{2N}} d\Gamma^N \quad \text{mit } d\Gamma^N = \prod_i d^3 q_i d^3 p_i \quad (5.3)$$