

• allg. Bilanzgleichg:

$$\rightarrow \frac{\partial}{\partial t} \langle \chi^x \rangle + \nabla_g \cdot \frac{1}{m} \langle p \chi^x \rangle = F \cdot \langle \nabla_p \chi^x \rangle \quad (4.33)$$

(i) Teilchenzahlerhaltung: $\chi^S = 1$

$$\frac{\partial}{\partial t} n + \nabla_g \cdot j = 0 \quad (4.34)$$

mit $j = n u = \langle \frac{p}{m} \rangle$

(ii) Impulserhaltung: $\chi^i = p_i$

$$m \frac{\partial}{\partial t} j_i + \nabla_j (m n u_j u_i - T_{ij}) = n F_i$$

$\underbrace{m n u_j u_i}_{\text{Impulsstaudichte}}$

$m n u_j u_i \dots$ konv. Anteil = Impulsdichte \times Geschw. (4.35)

$T_{ij} = -m \langle c_i c_j \rangle \dots$ Spannungstensor

$n F_i \dots$ Volumenkraftdichte außen Kräfte

mit (4.34) \rightarrow

$$\underbrace{m n}_{\text{Massendichte}} \left(\frac{\partial}{\partial t} + u \cdot \nabla_g \right) u_i = \underbrace{\nabla_j T_{ij}}_{\text{Oberflächenkräfte}} + n F_i \quad (4.36)$$

(iii) Energieerhaltung: $\chi^S = \frac{p^2}{2m}$

$$(1) \frac{1}{m} \langle p \cdot \chi^S \rangle = \langle (u_i + c_i) \frac{p^2}{2m} \rangle = u_j^2 + 2u_j c_j + c_j^2$$

$$= u_i \langle \frac{p^2}{2m} \rangle + \frac{1}{2} m \langle c_i (u_j + c_j)^2 \rangle$$

$$\stackrel{(4.32)}{=} \underbrace{n u_i \left(\frac{m}{2} u^2 + e \right)}_{\langle c_i \rangle} + \underbrace{m u_j \langle c_i c_j \rangle}_{-u_j T_{ij}} + \langle c_i \frac{m}{2} c_j^2 \rangle$$

$$(2) \langle \nabla_p \frac{p^2}{2m} \rangle = \langle \frac{p}{m} \rangle = j \quad (4.37)$$

mit (1), (2) in (4.33)

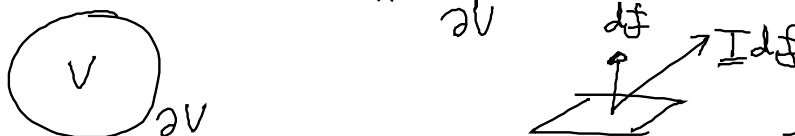
$$\frac{\partial}{\partial t} \left[n \left(\frac{m}{2} u^2 + e \right) \right] + \nabla_i \left[n u_i \left(\frac{m}{2} u^2 + e \right) - T_{ij} u_j + q_i \right] = j \cdot F$$

$\underbrace{\phantom{n u_i \left(\frac{m}{2} u^2 + e \right) - T_{ij} u_j + q_i}}_{\text{Energiedichte}}$

konv. Anteil innere Kräfte Wärmestrom Leistungsdichte der außen Kräfte

mit $q_i = \langle c_i \frac{m}{2} c_i^2 \rangle \dots$ Wärmestandichte

Bedeutung: Oberflächenkraft

$$\int_{\partial V} \frac{\partial}{\partial t} \int_V \frac{m u_i}{m n u} dV = - \underbrace{\int_V m n u_i dV}_{\text{Wärmefluss durch } \partial V} + \int_V T_{ij} dV$$


Umsatz mit Hilfe von (4.34) & (4.36)

$$\rightarrow n \left(\frac{\partial}{\partial t} + \mathbf{u} \cdot \nabla \right) e = - \underbrace{\nabla \cdot \mathbf{q}}_{\text{Wärmefluss}} + \underbrace{T_{ij} \cdot \nabla_i u_j}_{\text{mechan. Leistung der inneren Kräfte}} \quad (4.38)$$

zeitliche Änderung der inneren Energie für bewegtes Vol. element

$$[dU = dQ + dW]$$

4.4.2 Hydrodynamische Gleichungen ohne Dissipation

- Materialgerichte für Spannungstensor \underline{T} und Wärmestandichte \mathbf{q}
 \equiv explizite Beschreibung mit $f(q, p, T)$

Annahme: lokales GG

$$f_0(q, p, T) = \frac{n}{(2\pi m k_B T)^{3/2}} \exp \left[- \frac{(p - m\mathbf{u})^2}{2m k_B T} \right] \quad (4.29)$$

$$\text{mit } u_i, T, \mathbf{u} = u_i, T, \mathbf{u}(q, T) \quad \xrightarrow{c = \frac{p}{m} - \mathbf{u}} \left[- \frac{c^2}{2k_B T/m} \right]$$

Bemerkung: $\left. \frac{df_0}{dt} \right|_{\text{Stoß}} = 0$, aber $(\frac{\partial}{\partial t} + \frac{1}{m} p \cdot \nabla_q + E \cdot \nabla_p) f_0 \neq 0$

• Berechnung der Mittelwerte

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

Mittelwerte mit f_0

$$\begin{aligned} T_{ij}^0 &= -m \langle c_i c_j \rangle_0 = -P \delta_{ij} \\ &\text{mit } P = n k_B T \dots \text{Druck} \\ &\dots \text{ideale Gasgleichung} \\ q_i^0 &= \langle c_i \frac{m}{2} c_j^2 \rangle_0 = 0 \\ ne &= \frac{m}{2} \langle c^2 \rangle_0 = \frac{3}{2} n k_B T \end{aligned} \quad (4.40)$$

\Rightarrow explizite Erhaltungssätze: $\frac{d}{dt} = \frac{\partial}{\partial t} + u \cdot \nabla_q$ (4.41)

$$(4.34) \longrightarrow \frac{\partial}{\partial t} n = -\nabla_q \cdot (n u) \quad (4.42)$$

$$(4.36) \xrightarrow{\nabla_j T_{ij} = -\nabla_i P} m n \frac{d}{dt} u = -\nabla_q P + u F, \quad P = n k_B T \quad (4.43)$$

$$(4.38) \xrightarrow{T_{ij} \nabla_i u_j = -P \nabla_q \cdot u} \frac{d}{dt} T = -\frac{2}{3} T \nabla_q \cdot u \quad (4.44)$$

$$[n \frac{de}{dt} = -\nabla_q \cdot T_{ij} u_{ij}]$$

• Bemerkungen:

(1) Gl. (4.42) - (4.44) invariant unter Zeitumkehr ($t \rightarrow -t, u \rightarrow -u$)

\rightarrow enthält keine Dissipation

\rightarrow Störungen des GG-Zustandes relaxieren nicht gegen Null

(2) Verdichtlichg:

$$(4.42) \rightarrow \frac{d}{dt} n = -n \nabla_q \cdot u \rightarrow \nabla_q \cdot u = -\frac{1}{n} \frac{d}{dt} n = -\frac{d}{dt} \ln n$$

$$\text{in (4.44)} \rightarrow \frac{d}{dt} T = \frac{2}{3} T \frac{d}{dt} \ln n \rightarrow \frac{3}{2} \frac{d}{dt} \ln T = \frac{d}{dt} \ln n$$

$$\rightarrow \frac{d}{dt} \ln(n T^{-3/2}) = 0$$

\sim lokale Entropie des Gases (o.B.),
an der sich nicht

(3) (4.43) \equiv Euler-Gl.

Schall in Strömung kompressibler Gase

- Modanalyse von (4.42) - (4.44): s. Übungen

(i) Setze: $n = \bar{n} + \delta n(q, t)$

$T = \bar{T} + \delta T(q, t)$

$u = 0 + \underbrace{u(q, t)}_{\text{keine Abweichung}}$

homogener GG-Zustand

(ii) linearisiere (4.42) - (4.44) in $\delta n, \delta T, u$

(iii) löse durch Modansatz:

$$\begin{pmatrix} \delta n \\ \delta T \\ u \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \delta n(k, \omega) \\ \delta T(k, \omega) \\ u(k, \omega) \end{pmatrix} e^{-i\omega t + ik \cdot q}$$

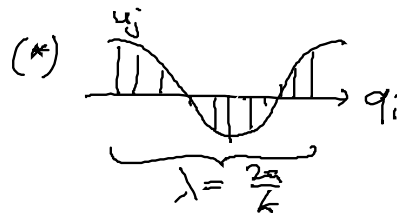
\rightarrow Dispersionsrelation: $\omega = \omega(k)$

(iv) Ergebnisse: 2 Schallwellen: $\omega_{4/5} = \pm c_s |k|$

mit $c_s = \sqrt{\frac{\gamma p}{\rho}}$... Schallgeschw.

keine Dämpfung

2 statische Schermoden: $\omega_{1/2} = 0$



stat. Geschw. profil \rightarrow Gas kann aneinander vorbeischieben, weil keine Dissipation

1 statische Temp./Dichtemode: $\omega_3 = 0$

$$\nabla \delta T + \frac{\bar{T}}{\bar{n}} \nabla \delta n = 0!$$

