

Übung 1. Idealer Paramagnet

Wir betrachten $N \gg 1$ unabhängige magnetische Momente mit totaler Energie E , welche unter Einfluss eines Magnetisches Feldes H die Werte $m_i = \pm m$ annehmen können. Das System wird durch folgenden Hamiltonoperator beschrieben

$$\mathcal{H} = E = - \sum_{i=1}^N H m_i = -HM = -Hnm, \quad (1)$$

wobei $n = n_+ - n_-$ die Differenz zwischen der Anzahl negativer und positiver Momente ist, und $M = nm$ die totale Magnetisierung des Systems ist.

- (a) Zeige, dass die Anzahl Zustände mit einer gewissen Magnetisierung $M = nm$ durch

$$\Omega(M) = \frac{N!}{[\frac{1}{2}(N+n)]![\frac{1}{2}(N-n)]!} \quad (2)$$

gegeben ist.

- (b) Berechne die Entropie $S(E, H) = k_B \log(\Omega(E, H))$. Benutze dafür die Stirling-Formel $\log N! \approx N \log N - N + \frac{1}{2} \log(2\pi N)$ für $N \gg 1$, und vernachlässige Terme der Ordnung $\log N$.
- (c) Berechne die Temperatur $\frac{1}{T} = \left(\frac{\partial S}{\partial E}\right)_H$ und löse für $E = E(T, H)$.
- (d) Die Magnetisierung ist gegeben durch $M = T \left(\frac{\partial S}{\partial H}\right)_E$. Zeige, dass im Hochtemperaturlimes $k_B T \gg Hm$ die Magnetisierung M das Curie-Gesetz $M = N \frac{Hm^2}{k_B T}$ erfüllt.

Lösung.

- (a) Mit $n = n_+ - n_-$ und $N = n_+ + n_-$ gilt $n_{\pm} = \frac{N \pm n}{2}$. Die Anzahl Zustände ist gleich die Anzahl Kombinationen von Momente, die dieselbe Magnetisierung geben, dass heisst

$$\Omega(M) = \frac{N!}{n_+! n_-!}.$$

- (b) Wir benutzen die Stirling-Formel und bekommen

$$\begin{aligned} \log \Omega(M) &= \log(N!) - \log(n_+!) - \log(n_-!) \\ &\approx N(\log N - 1) - \frac{N+n}{2} \left[\log\left(\frac{N+n}{2}\right) - 1 \right] - \frac{N-n}{2} \left[\log\left(\frac{N-n}{2}\right) - 1 \right] - \frac{1}{2} \log(\pi^2(N^2 - n^2)). \end{aligned}$$

Der letzte Term kann vernachlässigt werden, da er $\sim \log(N)$ ist. Wir können dann die Entropie schreiben als

$$S = k_B \log \Omega(n) = 2Nk_B \log(2) - \frac{Nk_B}{2} \left[\left(1 + \frac{n}{N}\right) \log\left(1 + \frac{n}{N}\right) + \left(1 - \frac{n}{N}\right) \log\left(1 - \frac{n}{N}\right) \right]. \quad (L.1)$$

Durch einsetzen von $n = -\frac{E}{Hm}$ ergibt sich $S(E, H)$.

- (c) Wir bekommen direkt

$$\begin{aligned} \frac{1}{T} &= \left(\frac{\partial S}{\partial E}\right)_H = \left(\frac{\partial n}{\partial E}\right)_H \frac{\partial S}{\partial n} = -\frac{1}{Hm} \frac{\partial S}{\partial n} \\ &= \frac{Nk_B}{2Hm} \left(\frac{1}{N} \log\left(1 + \frac{n}{N}\right) - \frac{1}{N} \log\left(1 - \frac{n}{N}\right) + \frac{1}{N} - \frac{1}{N} \right) = \frac{k_B}{2Hm} \log\left(\frac{N+n}{N-n}\right) \\ &= -\frac{k_B}{2Hm} \log\left(\frac{NHm + E}{NHm - E}\right). \end{aligned}$$

Inversion liefert $E = -NHm \tanh\left(\frac{Hm}{k_B T}\right)$.

(d) Betrachte zuerst

$$\left(\frac{\partial S}{\partial H}\right)_E = \left(\frac{\partial n}{\partial H}\right)_E \frac{\partial S}{\partial n} = -\frac{E}{H^2 m} \frac{\partial S}{\partial n} = \frac{Ek_B}{2H^2 m} \log\left(\frac{NHm + E}{NHm - E}\right).$$

Wir erhalten dann für die Magnetisierung

$$M = T \left(\frac{\partial S}{\partial H}\right)_E = -\frac{E}{H} = Nm \tanh\left(\frac{Hm}{k_B T}\right), \quad (\text{L.2})$$

und im Hochtemperaturlimes bekommen wir $M = N \frac{Hm^2}{k_B T} + \mathcal{O}(T^0)$, wie erwartet.

Übung 2. Relaxationszeitnäherung

Wir betrachten die (kräftefreie) Boltzmann-Gleichung (BG)

$$\underbrace{\frac{\partial f}{\partial t} + \vec{v} \cdot \frac{\partial f}{\partial \vec{x}}}_{\equiv \mathcal{D}f} = \underbrace{\int d^3 v_2 d^2 \hat{u} u \frac{d\sigma}{d\Omega} (f' f'_1 - f f_1)}_{\equiv \left(\frac{\partial f}{\partial t}\right)_S}$$

und die Maxwell-Boltzmann Verteilung (MBV)

$$f_0(\vec{v}) = n \left(\frac{m}{2\pi k_B T}\right)^{3/2} e^{-\frac{m}{2k_B T}(\vec{v} - \vec{v}_0)^2}, \quad (3)$$

wobei n , \vec{v}_0 , T die Teilchendichte, bzw. die mittlere Geschwindigkeit und die Temperatur sind. Dies ist aus

$$n = \int d^3 v f_0(\vec{v}), \quad n \vec{v}_0 = \int d^3 v \vec{v} f_0(\vec{v}), \quad n \cdot \frac{3}{2} k_B T = \int d^3 v m \frac{(\vec{v} - \vec{v}_0)^2}{2} f_0(\vec{v}) \quad (4)$$

ersichtlich. Die MBV $f_0(\vec{v})$ ist eine Lösung der BG, da sowohl $(\partial f_0 / \partial t)_S = 0$ wie $\mathcal{D}f_0 = 0$ gelten. Statt Konstanten n , \vec{v}_0 , und T betrachten wir nun Felder

$$n = n(\vec{x}, t), \quad \vec{v}_0 = \vec{v}_0(\vec{x}, t), \quad T = T(\vec{x}, t). \quad (5)$$

Durch Einsetzen in (3) entsteht eine lokale Maxwell-Boltzmann Verteilung, $f_0 = f_0(\vec{x}, \vec{v}, t)$.

(a) Zeige, dass im allgemeinen $f_0(\vec{x}, \vec{v}, t)$ keine Lösung der BG ist, da $(\partial f_0 / \partial t)_S = 0$ aber $\mathcal{D}f_0 \neq 0$ gelten.

Hinweis: Äquivalent zu (3) und (5) ist $\log f_0 = A + \vec{B} \cdot \vec{v} + C \vec{v}^2$ mit $A = A(\vec{x}, t)$, $\vec{B} = \vec{B}(\vec{x}, t)$, $C = C(\vec{x}, t)$.

Lösung. Auch für lokalen n , \vec{v}_0 und T , ist $f_0(\vec{x}, \vec{v}, t)$ quadratisch in \vec{v}^2 . Aus der Definition der MBV folgt direkt

$$\log f_0 = A(\vec{x}, t) + \vec{B}(\vec{x}, t) \cdot \vec{v} + C(\vec{x}, t) \vec{v}^2.$$

Damit ist $\log f_0$ eine Stossinvariante und somit $(\frac{\partial f_0}{\partial t})_S = 0$, als in der Vorlesung gezeigt wurde.

Betrachte nun $\mathcal{D} \log f_0$. Es ist ein Polynom 3. Grades in \vec{v} , mit höchstem Term

$$\frac{\partial C}{\partial t} \vec{v}^2 + \vec{v} \cdot \frac{\partial C}{\partial \vec{x}} \vec{v}^2.$$

Keine Zeitentwicklung von $C(\vec{x}, t)$ kann dies zum verschwinden bringen. Somit ist auch $\mathcal{D}f_0 = f_0 \mathcal{D} \log f_0 \neq 0$.

Wir berücksichtigen nun eine Korrektur g ,

$$f(\vec{x}, \vec{v}, t) = f_0(\vec{x}, \vec{v}, t) + g(\vec{x}, \vec{v}, t).$$

Dabei soll g die Felder (5) nicht ändern

$$\int \varphi(\vec{v}) g(\vec{x}, \vec{v}, t) d^3v = 0, \quad \text{für } \varphi(\vec{v}) = 1, \vec{v}, \vec{v}^2. \quad (6)$$

Wir linearisieren den Stossterm um f_0 herum durch den Ansatz (Relaxationszeitnäherung)

$$\left(\frac{\partial f}{\partial t} \right)_S \approx -\frac{f - f_0}{\tau} = -\frac{g}{\tau}, \quad (7)$$

wobei τ die Relaxationszeit ist. Dabei ist g von Ordnung τ .

(b) In erster Ordnung in τ zeige, dass

$$g = -\tau \mathcal{D} f_0. \quad (8)$$

Lösung. Dies folgt direkt aus der Annahme, dass g von der Ordnung τ ist. Aus unserem Ansatz

$$\mathcal{D}(f_0 + g) = -\frac{g}{\tau},$$

folgt direkt $g = -\tau \mathcal{D}(f_0)$ wenn wir Termen der Ordnung τ^2 vernachlässigen.

(c) Zeige, dass die Zeitentwicklung der Felder (5) durch die (kräftefreien) Euler-Gleichungen gegeben ist,

$$\begin{aligned} \frac{\partial n}{\partial t} + \operatorname{div}(n\vec{v}_0) &= 0, \\ \rho \left(\frac{\partial \vec{v}_0}{\partial t} + (\vec{v}_0 \cdot \vec{\nabla}) \vec{v}_0 \right) + \vec{\nabla} p &= 0, \\ \frac{3}{2} \left(\frac{\partial T}{\partial t} + (\vec{v}_0 \cdot \vec{\nabla}) T \right) + T \operatorname{div} \vec{v}_0 &= 0, \end{aligned} \quad (9)$$

wobei $\rho = mn$ und $p = nkT$ die Massendichte und den Druck bezeichnen.

Hinweis: Setze $g = -\tau \mathcal{D} f_0$ in (6) für $\varphi = 1, v_i, \vec{v}^2$ explizit ein.

Lösung. In (6) $g = -\tau \mathcal{D} f_0$ einsetzen ergibt

$$0 = \int \varphi(\vec{v}) \left(\frac{\partial f_0}{\partial t} + \vec{v} \cdot \frac{\partial f_0}{\partial \vec{x}} \right) d^3v = \frac{\partial}{\partial t} \int \varphi(\vec{v}) f_0 d^3v + \operatorname{div} \int \varphi(\vec{v}) \vec{v} f_0 d^3v,$$

wobei $\operatorname{div} \vec{F} \equiv \vec{\nabla} \cdot \vec{F} = \frac{\partial F_1}{\partial x_1} + \frac{\partial F_2}{\partial x_2} + \frac{\partial F_3}{\partial x_3}$ ist. Für $\varphi = 1$ erhalten wir aus der Definition (4)

$$0 = \frac{\partial n}{\partial t} + \operatorname{div}(n\vec{v}_0).$$

Für $\varphi = v_i, i = 1, 2, 3$

$$0 = \frac{\partial}{\partial t}(nv_{0,i}) + \sum_{k=1,2,3} \frac{\partial}{\partial x_k} \int v_i v_k f_0 d^3v. \quad (\text{L.3})$$

Mit $v_i = v_{0,i} + (v_i - v_{0,i})$ ist das Integral gleich

$$\begin{aligned} v_{0,i} v_{0,k} \int f_0 d^3v + \int (v_i - v_{0,i})(v_k - v_{0,k}) f_0 d^3v &= v_{0,i} v_{0,k} n + \frac{\delta_{ik}}{3} \int (\vec{v} - \vec{v}_0)^2 f_0 d^3v \\ &= v_{0,i} v_{0,k} n + \delta_{ik} kT n. \end{aligned}$$

Somit lautet (L.3) nach Multiplikation mit n

$$0 = \rho \frac{\partial v_{0,i}}{\partial t} + v_{0,i} \frac{\partial \rho}{\partial t} + \sum_{k=1,2,3} \frac{\partial}{\partial x_k} (\rho v_{0,i} v_{0,k} + p \delta_{ik}) = \rho \left(\frac{\partial v_{0,i}}{\partial t} + (\vec{v}_0 \cdot \vec{\nabla}) v_{0,i} \right) + \frac{\partial p}{\partial x_i},$$

mit Hilfe von $\frac{\partial \rho}{\partial t} + \operatorname{div}(\rho \vec{v}_0) = 0$.

Die letzte Gleichung folgt analog mit $\varphi = \vec{v}^2$.