

Moderne Theoretische Physik III (Theorie F – Statistische Mechanik) SS 17

Prof. Dr. Alexander Mirlin
PD Dr. Igor Gornyi, Janina KlierBlatt 4
Besprechung: 19.05.20171. Teilchen mit f Freiheitsgraden: (8+12=20 Punkte)Für ein ideales Gas aus N klassischen Teilchen (Molekülen) mit f Freiheitsgraden pro Molekül gilt:

$$U = \frac{f}{2} N k_B T, \quad pV = N k_B T. \quad (1)$$

(a) Betrachten Sie eine *adiabatische* Zustandsänderung bei konstanter Teilchenzahl, und zeigen Sie über den 1. Hauptsatz, dass gilt:

$$pV^{(f+2)/f} = \text{const.}, \quad VT^{f/2} = \text{const.}$$

Lösung:

1. Hauptsatz:

$$dU = \delta Q - p dV + \mu dN.$$

Adiabatische Zustandsänderung: $\delta Q = 0$, konstante Teilchenzahl: $dN = 0$, also:

$$dU = -p dV.$$

In einem thermisch isolierten Gas in einem geschlossenen Behälter kann sich die innere Energie nur durch mechanische Arbeit ändern. Bekannt ist außerdem:

$$U = \frac{f}{2} N k_B T \quad \rightarrow \quad dU = \frac{f}{2} N k_B dT, \quad (2)$$

$$pV = N k_B T \quad \rightarrow \quad p dV + V dp = N k_B dT, \quad (3)$$

zusammen

$$dU = \frac{f}{2} [p dV + V dp].$$

Mit dem 1. Hauptsatz von eben gilt:

$$\left(1 + \frac{f}{2}\right) p dV = -\frac{f}{2} V dp,$$

was jetzt integriert werden kann, von einem thermodynamischen Zustand 0 zu einem anderen 1 über einen reversiblen Weg,

$$\left(1 + \frac{f}{2}\right) \int_0^1 \frac{dV}{V} = -\frac{f}{2} \int_0^1 \frac{dp}{p}$$

Daraus folgt, mit $V_1 \equiv V$, $p_1 \equiv p$, denn der Zustand 1 ist beliebig,

$$\left(1 + \frac{f}{2}\right) \ln \frac{V}{V_0} = -\frac{f}{2} \ln \frac{p}{p_0} \quad \Rightarrow \quad \boxed{p V^{(1+2/f)} = \text{const.}}$$

Analog ergibt sich aus

$$dU = -p dV = \frac{f}{2} N k_B dT$$

und

$$pV = N k_B T \quad \Rightarrow \quad p = \frac{N k_B T}{V}$$

unmittelbar

$$\frac{N k_B}{V} dV = -\frac{f}{2} \frac{N k_B}{T} dT.$$

Also

$$\ln \frac{V}{V_0} = -\frac{f}{2} \ln \frac{T}{T_0} \quad \Rightarrow \quad \boxed{V T^{f/2} = \text{const.}}$$

(b) Ausgehend von Gl. (1), berechnen Sie die Entropie

$$S(U, V, N) = S_0 \frac{N}{N_0} + N k_B \left[\frac{f}{2} \ln \left(\frac{U}{U_0} \right) + \ln \left(\frac{V}{V_0} \right) - \frac{f+2}{2} \ln \left(\frac{N}{N_0} \right) \right]$$

wobei S_0, U_0, V_0, N_0 Integrationskonstanten sind. Diskutieren Sie den 3. Hauptsatz der Thermodynamik für ein ideales Gas.

Hinweis. Zeigen Sie zunächst: $T ds = du + p dv$ mit $s = S/N, u = U/N, v = V/N$.

Lösung:

Die "Fundamentalbeziehung" lautet:

$$TS = U + pV - \mu N \quad \Rightarrow \quad S = \frac{1}{T} U + \frac{p}{T} V - \frac{\mu}{T} N.$$

Mit $S = S(U, V, N)$ folgt

$$dS = \frac{1}{T} dU + \frac{p}{T} dV - \frac{\mu}{T} dN.$$

Es ist jetzt praktisch, Dichten einzuführen:

$$s = S/N, u = U/N, v = V/N \quad \Rightarrow \quad s = \frac{1}{T} u + \frac{p}{T} v - \frac{\mu}{T}.$$

Mit $S = S(U, V, N)$ hängt s nicht explizit von N ab, also:

$$\boxed{s = s(u, v), \quad ds = \frac{1}{T} du + \frac{p}{T} dv.}$$

Jetzt läßt ds sich integrieren, wenn man T und p rauswirft:

$$U = \frac{f}{2} N k_B T \quad \Rightarrow \quad u = \frac{f}{2} k_B T \quad \Rightarrow \quad \frac{1}{T} = \frac{f}{2} \frac{k_B}{u}, \quad pV = N k_B T \quad \Rightarrow \quad \frac{p}{T} = \frac{k_B}{v},$$

$$ds = \frac{f}{2} k_B \frac{du}{u} + k_B \frac{dv}{v} \quad \Rightarrow \quad s - s_0 = \frac{f}{2} k_B \ln \frac{u}{u_0} + k_B \ln \frac{v}{v_0}.$$

Die Integrationskonstanten sind $s_0 = S_0/N_0, u_0 = U_0/N_0, v_0 = V_0/N_0$, einsetzen liefert

$$\begin{aligned} S &= S_0 \frac{N}{N_0} + N k_B \left[\frac{f}{2} \left(\ln \frac{U}{U_0} + \ln \frac{N_0}{N} \right) + \left(\ln \frac{V}{V_0} + \ln \frac{N_0}{N} \right) \right] \\ &= S_0 \frac{N}{N_0} + N k_B \left[\frac{f}{2} \ln \left(\frac{U}{U_0} \right) + \ln \left(\frac{V}{V_0} \right) - \left(\frac{f}{2} + 1 \right) \ln \left(\frac{N}{N_0} \right) \right]. \end{aligned}$$

3. *Hauptsatz der Thermodynamik.* Nehmen wir nun an, dass das Gas aus $N = N_0$ Teilchen besteht und im konstanten Volumen $V = V_0$ eingeschlossen ist, dann hängt U von der Temperatur über $U = \frac{f}{2} N_0 k_B T$ ab, also, mit $U_0 \equiv \frac{f}{2} N_0 k_B T_0$, $T_0 = \text{const.}$,

$$S(T) = S_0 + \frac{f}{2} N_0 k_B \ln \frac{T}{T_0}.$$

Für $T \rightarrow 0$ divergiert dies, es läßt sich kein S_0 finden, so dass $S(T \rightarrow 0) = 0$ wäre. Das "ideale Gas" ist eine brauchbare Näherung für ideale Gase nur bei hohen Temperaturen. Bei $T \rightarrow 0$ muss die Quantennatur der Teilchen (Fermionen oder Bosonen) berücksichtigt werden, die zu einem nichtentarteten Grundzustand des Gases führt. Dann folgt: $S(T \rightarrow 0) = 0$.

2. Gas in Bewegung:

(6+6+8+10=30 Punkte)

Betrachten Sie ein System von N klassischen nicht-wechselwirkenden Teilchen im D -dimensionalen Raum. Die Teilchen haben keine internen Freiheitsgrade. Nehmen Sie an, dass der Gesamtimpuls $\vec{P} = \sum_i \vec{p}_i$ erhalten bleibt.

- (a) Betrachten Sie eine Wahrscheinlichkeitsdichte $\rho(\vec{x}, t)$, wobei $\vec{x} = (\vec{q}, \vec{p})$ für einen vollen Satz von Koordinaten und Impulsen im Phasenraum steht. Zeigen Sie, dass jede Funktion im Phasenraum, die die Form

$$\rho(\vec{x}) = \rho(H(\vec{x}), \vec{P}(\vec{x}))$$

hat, eine stationäre Lösung der Liouville-Gleichung mit der Hamilton-Funktion $H(\vec{x})$ ist.

Lösung:

Die klassische Liouville Gleichung lautet

$$i \frac{\partial \rho}{\partial t} = -i \{H, \rho\}. \quad (4)$$

Die Poissonklammer ist im D -dimensionalen Raum folgendermaßen definiert:

$$\{f, g\} = \sum_{j=1}^{ND} \left(\frac{\partial f}{\partial p_j} \frac{\partial g}{\partial q_j} - \frac{\partial f}{\partial q_j} \frac{\partial g}{\partial p_j} \right). \quad (5)$$

Impulserhaltung:

$$\{P_\alpha, H\} = 0, \quad \alpha = 1 \dots D.$$

Für

$$f(\vec{x}) = f(J_0(\vec{x}), J_1(\vec{x}), \dots, J_m(\vec{x})) \quad (6)$$

gilt:

$$\begin{aligned} \{f(\vec{x}), g(\vec{x})\} &= \sum_{i=1}^{ND} \left(\frac{\partial f}{\partial p_i} \frac{\partial g}{\partial q_i} - \frac{\partial f}{\partial q_i} \frac{\partial g}{\partial p_i} \right) \\ &= \sum_{i=1}^{ND} \sum_{\alpha=0}^m \left(\frac{\partial f}{\partial J_\alpha} \frac{\partial J_\alpha}{\partial p_i} \frac{\partial g}{\partial q_i} - \frac{\partial f}{\partial J_\alpha} \frac{\partial J_\alpha}{\partial q_i} \frac{\partial g}{\partial p_i} \right) = \sum_{\alpha=0}^m \frac{\partial f}{\partial J_\alpha} \{J_\alpha, g\}. \end{aligned} \quad (7)$$

Es folgt mit $J_0(\vec{x}) = H(\vec{x})$, $J_1(\vec{x}) = P_1(\vec{x})$, \dots , $J_D(\vec{x}) = P_D(\vec{x})$:

$$\{\rho(\vec{x}), H(\vec{x})\} = \frac{\partial \rho}{\partial H} \{H, H\} + \sum_{\alpha=1}^D \frac{\partial \rho}{\partial P_\alpha} \{P_\alpha, H\} = 0. \quad (8)$$

- (b) Wir verallgemeinern nun das fundamentale Postulat der klassischen Statistischen Mechanik indem wir postulieren, dass die Gleichgewichtsverteilung eine uniforme Verteilung über die Hyperfläche im Phasenraum ist, die durch konstante Energie E und konstanten Impuls \vec{P} beschrieben wird. Finden Sie einen expliziten Ausdruck für die *normierte* Gleichgewichtsverteilung $\rho(\vec{x})$ des Systems für $D = 1$.

Hinweis. Ein System mit endlichem Volumen bei gleichzeitig erhaltener Translationsinvarianz kann durch Teilchen auf einem Kreis mit Umfang L modelliert werden. Für den Normierungsfaktor ist es ausreichend nur die Gesamtenergie- und Gesamtimpulsabhängigkeit zu bestimmen. *Für die explizite Berechnung des Normierungsintegrals erhalten Sie 5 Bonuspunkte.*

Bemerkung: Die Normierung der Verteilung $\rho(\vec{x})$ ist durch

$$\int d\vec{x} \rho(\vec{x}) = 1$$

gegeben, wobei $d\vec{x} = C_N d^{ND} p d^{ND} q$ und C_N so gewählt wird, dass $d\vec{x}$ dimensionlos ist. Quantenmechanik:

$$C_N = \frac{1}{N!} \frac{1}{(2\pi\hbar)^{DN}},$$

wobei der Faktor $1/N!$ die Ununterscheidbarkeit der Partikel widerspiegelt.

Lösung:

Konstante Energie E :

$$\sum_i \frac{p_i^2}{2m} = E.$$

Konstanter Impuls \vec{P} :

$$\sum_i p_i = P.$$

Mikrokanonische Gleichgewichtsverteilung (eine uniforme Verteilung über die Hyperfläche im Phasenraum):

$$\rho(\vec{x}) = A(E, P, N) \delta\left(\sum_{i=1}^N \frac{p_i^2}{2m} - E\right) \delta\left(\sum_{i=1}^N p_i - P\right). \quad (9)$$

Mit $d^{ND} p d^{ND} q = \prod_{i=1}^N dp_i dq_i$ bestimmen wir die Normierungsfaktor $A(E, P, N)$ wie folgt:

$$\begin{aligned} 1 &= AC_N \int \prod_{i=1}^N dp_i dq_i \delta\left(\sum_{i=1}^N \frac{p_i^2}{2m} - E\right) \delta\left(\sum_{i=1}^N p_i - P\right) \\ &= AC_N L^N \int \prod_{i=1}^N d\tilde{p}_i \delta\left(\sum_{i=1}^N \frac{\tilde{p}_i^2}{2m} - \tilde{E}\right) \delta\left(\sum_{i=1}^N \tilde{p}_i\right) \\ &= AC_N L^N (2m)^{N/2} \tilde{E}^{N/2-1} \int \prod_{i=1}^N dz_i \delta\left(\sum_{i=1}^N z_i^2 - 1\right) \delta\left(\sum_{i=1}^N z_i\right), \quad (10) \end{aligned}$$

wobei

$$\tilde{p}_i = p_i - \frac{P}{N}, \quad \tilde{E} = E - \frac{P^2}{2mN} > 0, \quad z_i = \frac{\tilde{p}_i}{\sqrt{2m\tilde{E}}}. \quad (11)$$

Damit erhalten wir den Normierungsfaktor in der Form:

$$A(E, P, N) = \frac{1}{(2m)^{N/2} (E - P^2/2mN)^{N/2-1} L^N C_N I_N}, \quad (12)$$

wobei

$$I_N = \int \prod_{i=1}^N dz_i \delta\left(\sum_i z_i^2 - 1\right) \delta\left(\sum_i z_i\right) \quad (13)$$

nur von N abhängt.

Die Berechnung dieses Integrals war nicht explizit gefordert. Lösung:

Die erste Delta-Funktion in Gl. (13) definiert eine Hypersphäre mit dem Einheitsradius im N -dimensionalen Raum: $\sum_i z_i^2 = 1$. Die Delta-Funktion von $\sum_i z_i$ in Gl. (13) definiert eine Hyperebene im N -dimensionalen Raum, die den Koordinatenursprung durchläuft und orthogonal zu den Einheitsvektor

$$\vec{e}_\perp = \frac{1}{\sqrt{N}} (1, \dots, 1)^T$$

ist:

$$\vec{z} \cdot \vec{e}_\perp = \frac{1}{\sqrt{N}} \sum_{i=1}^N z_i = 0,$$

wobei

$$\vec{z} = (z_1, z_2, \dots, z_N)^T.$$

Das Produkt von zwei Delta-Funktionen in Gl. (13) definiert den Querschnitt, der wiederum eine Hypersphäre eines Einheitsradius ist, aber jetzt im $(N - 1)$ -dimensionalen Raum. Zum Beispiel ist der Querschnitt einer Einheitskugel im dreidimensionalen Fall mit einer Ebene, die durch den Ursprung geht, ein Kreis mit dem Einheitsradius.

Durch die lineare Variablensubstitution $\{z_1, \dots, z_N\} \rightarrow \{\tilde{z}_1, \dots, \tilde{z}_{N-1}, z_\perp = \vec{z} \cdot \vec{e}_\perp\}$ mit Koordinaten $\{\tilde{z}_1, \dots, \tilde{z}_{N-1}\}$ in der Hyperebene ergibt das Integral über \tilde{z}_i die Oberfläche σ_{N-1} einer Einheitskugel im $(N - 1)$ -dimensionalen Raum, die man entweder selbst ausrechnen oder nachschlagen kann:

$$\begin{aligned} I_N &= \int dz_\perp \underbrace{\prod_{i=1}^{N-1} d\tilde{z}_i}_{dV_{N-1}} \delta\left(\sum_{i=1}^{N-1} \tilde{z}_i^2 + z_\perp^2 - 1\right) \delta(\sqrt{N} z_\perp) \\ &= \frac{1}{\sqrt{N}} \underbrace{\int_{\sigma_{N-1}} dV_{N-1}}_{\int_0^\infty d\tilde{r} \tilde{r}^{N-2}} \delta(\tilde{r}^2 - 1) = \frac{\sigma_{N-1}}{\sqrt{N}} \int_0^\infty d\tilde{r} \tilde{r}^{N-2} \frac{\delta(\tilde{r} - 1)}{\tilde{r} + 1} = \frac{\sigma_{N-1}}{2\sqrt{N}}, \end{aligned} \quad (14)$$

wobei

$$\sigma_N = \frac{2\pi^{N/2}}{\Gamma(N/2)}$$

und $\Gamma(x)$ die Eulersche Gamma-Funktion ist.

(c) Bestimmen Sie nun die 1-Teilchen-Verteilungsfunktion

$$\rho_1(q_1, p_1) = \int \prod_{i=2}^N dp_i dq_i \rho(\vec{x}) \quad (15)$$

und dadurch die 1-Teilchen-Geschwindigkeitsverteilung $f(v)$. Drücken Sie das Ergebnis für $f(v)$ durch die Energie pro Teilchen $\bar{\epsilon} = E/N$ aus.

Lösung:

Das Integral ist durch

$$\begin{aligned} \rho_1(q_1, p_1) &= A \int \prod_{n=2}^N dp_n dq_n \delta\left(\sum_{i=1}^N \frac{p_i^2}{2m} - E\right) \delta\left(\sum_i p_i - P\right) \\ &= AL^{N-1} \int \prod_{i=2}^N d\tilde{p}_i \delta\left(\sum_{i=1}^N \frac{\tilde{p}_i^2}{2m} - \tilde{E}\right) \delta\left(\sum_i \tilde{p}_i\right) \\ &= AL^{N-1} \int \prod_{i=2}^N d\tilde{p}_i \delta\left(\sum_{i=2}^N \frac{\tilde{p}_i^2}{2m} - \left(\tilde{E} - \frac{\tilde{p}_1^2}{2m}\right)\right) \delta\left(\sum_{i=2}^N \tilde{p}_i + \tilde{p}_1\right) \end{aligned} \quad (16)$$

gegeben, wobei \tilde{p} und \tilde{E} durch Gl. (11) gegeben sind. Durch die Variablensubstitution

$$\tilde{\tilde{p}}_i = \tilde{p}_i + \frac{\tilde{p}_1}{N-1}, \quad \tilde{\tilde{E}} = \tilde{E} - \frac{\tilde{p}_1^2}{2m} + \frac{\tilde{p}_1^2}{2m(N-1)} \quad (17)$$

erhalten wir folgendes Integral

$$\rho_1(q_1, p_1) = AL^{N-1} \int \prod_{n=2}^N d\tilde{\tilde{p}}_i \delta\left(\sum_{i=2}^N \frac{\tilde{\tilde{p}}_i^2}{2m} - \tilde{\tilde{E}}\right) \delta\left(\sum_{i=2}^N \tilde{\tilde{p}}_i\right). \quad (18)$$

Wir sehen damit, dass wir ein Integral der Form (10) erhalten. Im Vergleich zu (10) werden \tilde{E} zu $\tilde{\tilde{E}}$ und N zu $N-1$ ersetzt. Das Resultat ist daher

$$\rho_1(q_1, p_1) = AI_{N-1} L^{N-1} (2m)^{\frac{N-1}{2}} \tilde{\tilde{E}}^{\frac{N-1}{2}-1}, \quad (19)$$

wobei die explizite Abhängigkeit von $\tilde{\tilde{E}}$ vom Impuls p_1 durch

$$\tilde{\tilde{E}} = E - \frac{P^2}{2mN} - \frac{(p_1 - P/N)^2}{2m} \frac{N-2}{N-1} \quad (20)$$

gegeben ist. Die normierte 1-Teilchen-Geschwindigkeitsverteilung ($p_1 = mv$) lautet daher

$$\begin{aligned} f(v) &= AC_{N-1} I_{N-1} L^{N-1} m (2m)^{\frac{N-1}{2}} \left[N \left(\bar{\epsilon} - \frac{\bar{p}^2}{2m} \right) - \frac{(mv - \bar{p})^2}{2m} \frac{N-2}{N-1} \right]^{\frac{N-3}{2}} \\ &= B \left[1 - \frac{(mv - \bar{p})^2}{2mN \left(\bar{\epsilon} - \frac{\bar{p}^2}{2m} \right)} \frac{N-2}{N-1} \right]^{\frac{N-3}{2}}, \end{aligned} \quad (21)$$

wobei $\bar{\epsilon} = E/N$, $\bar{p} = P/N$ und die Normierungskonstante B die Geschwindigkeitsunabhängigen Faktoren zusammenfasst.

(d) Finden Sie im Limes $N \gg 1$ die wahrscheinlichste Geschwindigkeit v^* , die durch

$$\left. \frac{\partial f}{\partial v} \right|_{v=v^*} = 0$$

definiert ist, die mittlere Geschwindigkeit $\langle v \rangle$ und die Kumulante $\langle v^2 \rangle - \langle v \rangle^2$.

Lösung:

Durch

$$\left(1 - \frac{x}{N}\right)^N \rightarrow e^{-x}, \quad N \gg 1$$

kann die 1-Teilchen-Geschwindigkeitsverteilung im Limes $N \gg 1$ als

$$f(v) \stackrel{N \gg 1}{\approx} B \exp \left[-\frac{(mv - \bar{p})^2}{4m \left(\bar{\epsilon} - \frac{\bar{p}^2}{2m} \right)} \right] \quad (22)$$

geschrieben werden. Mit

$$\bar{\epsilon} - \frac{\bar{p}^2}{2m} = \frac{k_B T}{2}$$

entspricht Gl. (22) der Maxwell'schen Geschwindigkeitsverteilung um \bar{p}/m :

$$f(v) = B \exp \left(-\frac{m\tilde{v}^2}{2k_B T} \right), \quad (23)$$

wobei $\tilde{v} = v - \bar{p}/m$.

Unter Normierung der 1-Teilchen-Geschwindigkeitsverteilung, $\int dv f(v) = 1$, ergibt sich

$$f(v) = \sqrt{\frac{m}{2\pi k_B T}} \exp \left(-\frac{m\tilde{v}^2}{2k_B T} \right) \quad (24)$$

Die wahrscheinlichste Geschwindigkeit ergibt sich aus

$$\left. \frac{\partial f}{\partial v} \right|_{v=v^*} = -\sqrt{\frac{m^3}{2\pi(k_B T)^3}} \left(v^* - \frac{\bar{p}}{m} \right) e^{-\frac{m(v^* - \bar{p}/m)^2}{2k_B T}} = 0 \quad (25)$$

Dies ist erfüllt für

$$v^* = \frac{\bar{p}}{m}.$$

Die mittlere Geschwindigkeit ist durch

$$\langle v \rangle = \int dv v f(v) = \sqrt{\frac{m}{2\pi k_B T}} \int dv v e^{-\frac{m(v - \bar{p}/m)^2}{2k_B T}} = \frac{\bar{p}}{m} = v^* \quad (26)$$

gegeben. Weiterhin gilt

$$\langle v^2 \rangle = \int dv v^2 f(v) = \sqrt{\frac{m}{2\pi k_B T}} \int dv v^2 e^{-\frac{m(v - \bar{p}/m)^2}{2k_B T}} = \frac{k_B T}{m} + \frac{\bar{p}^2}{m^2}. \quad (27)$$

Die Kumulante ist

$$\langle v^2 \rangle - \langle v \rangle^2 = \frac{k_B T}{m}. \quad (28)$$

3. Dichtematrix für den Spin-1/2:

(6+14=20 Punkte)

Für einen Spin-1/2 kann man die Dichtematrix durch den Polarisationsvector \mathbf{P} ausdrücken:

$$\hat{\rho} = \frac{1}{2} \left(1 + \hat{\mathbf{P}} \hat{\boldsymbol{\sigma}} \right). \quad (29)$$

- (a) Zeigen Sie, dass wenn $|\mathbf{P}| = 1$, dann ist der Spin in einem reinen Zustand, der mit der folgenden Wellenfunktion dargestellt werden kann:

$$\Psi = \begin{pmatrix} \cos \theta/2 \\ e^{i\phi} \sin \theta/2 \end{pmatrix}. \quad (30)$$

Die zwei Winkel legen die Richtung von \mathbf{P} fest:

$$\mathbf{P} = |\mathbf{P}|(\sin \theta \cos \phi, \sin \theta \sin \phi, \cos \theta).$$

Lösung:

Wenn das System nur aus einem reinen Zustand besteht, dann gilt für die Dichtematrix

$$\hat{\rho}^2 = \hat{\rho}.$$

Für einen Spin-1/2

$$\hat{\rho}^2 = \frac{1}{4} \left(1 + \hat{\mathbf{P}} \hat{\boldsymbol{\sigma}} \right) \left(1 + \hat{\mathbf{P}} \hat{\boldsymbol{\sigma}} \right) = \frac{1}{4} \left(1 + |\mathbf{P}|^2 + 2\hat{\mathbf{P}} \hat{\boldsymbol{\sigma}} \right) = \hat{\rho} + \frac{1}{4} (|\mathbf{P}|^2 - 1).$$

Es folgt dass wenn der Spin in einem reinen Zustand ist, dann $|\mathbf{P}| = 1$.

Weiterhin, kann man die Dichtematrix eines reinen Zustandes durch die Wellenfunktion des gleichen Zustandes ausdrücken:

$$\rho_{\sigma\sigma'} = \Psi_{\sigma} \Psi_{\sigma'}^*.$$

Es erfolgt

$$\begin{aligned} \Psi \Psi^* &= \begin{pmatrix} \cos \theta/2 \\ e^{i\phi} \sin \theta/2 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \cos \theta/2 & e^{-i\phi} \sin \theta/2 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \cos^2 \frac{\theta}{2} & e^{-i\phi} \sin \frac{\theta}{2} \cos \frac{\theta}{2} \\ e^{i\phi} \sin \frac{\theta}{2} \cos \frac{\theta}{2} & \sin^2 \frac{\theta}{2} \end{pmatrix} \\ &= \frac{1}{2} \begin{pmatrix} 1 + \cos \theta & \sin \theta (\cos \phi - i \sin \phi) \\ \sin \theta (\cos \phi + i \sin \phi) & 1 - \cos \theta \end{pmatrix} \\ &= \frac{1}{2} [1 + \cos \theta \hat{\sigma}_z + \sin \theta \cos \phi \hat{\sigma}_x + \sin \theta \sin \phi \hat{\sigma}_y] = \frac{1}{2} \left(1 + \hat{\mathbf{P}} \hat{\boldsymbol{\sigma}} \right), \end{aligned}$$

wobei

$$\mathbf{P} = (\sin \theta \cos \phi, \sin \theta \sin \phi, \cos \theta); \quad |\mathbf{P}| = 1.$$

- (b) Betrachten Sie nun ein System, das aus zwei Spin-1/2-Teilchen besteht. Berechnen Sie für alle vier Quantenzustände des Gesamtsystems $|S, S^z\rangle$, wobei $\mathbf{S} = \mathbf{s}_1 + \mathbf{s}_2$, die reduzierte Dichtematrix des Teilchens 1:

$$\hat{\rho}_1 = \text{Tr}_2 \hat{\rho} = \sum_{s_2^z} \langle s_2^z | \hat{\rho} | s_2^z \rangle. \quad (31)$$

Die Dichtematrix $\hat{\rho}$ des Gesamtsystems ist durch

$$\hat{\rho} = |S, S^z\rangle\langle S, S^z|$$

gegeben. In welchen der vier Zustände befindet sich das Teilchen 1 in einem reinen Zustand? Berechnen Sie $\text{Tr}[\hat{\rho}_1 \ln \hat{\rho}_1]$ für alle vier Zustände.

Lösung:

Laut Definition

$$(\rho_1)_{\sigma\sigma'} = \text{Tr}_2 \hat{\rho} = \sum_{\sigma_2} \Psi_{S,S^z}(\sigma, \sigma_2) \Psi_{S,S^z}^*(\sigma', \sigma_2).$$

Hier $\Psi_{S,S^z}(\sigma, \sigma_2)$ ist die Wellenfunktion des Systems im Zustand $|S, S^z\rangle$, die in dem Basis ausdrücken wird, das aus Eigenvektoren von s_1^z und s_2^z besteht. Diese Wellenfunktionen sind

$$\Psi_{11} = |1, 1\rangle = |\uparrow_1\rangle |\uparrow_2\rangle = \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \end{pmatrix}_1 \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \end{pmatrix}_2;$$

$$\Psi_{1,-1} = |1, -1\rangle = |\downarrow_1\rangle |\downarrow_2\rangle = \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \end{pmatrix}_1 \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \end{pmatrix}_2;$$

$$\Psi_{1,0} = |1, 0\rangle = \frac{1}{\sqrt{2}} (|\uparrow_1\rangle |\downarrow_2\rangle + |\downarrow_1\rangle |\uparrow_2\rangle) = \frac{1}{\sqrt{2}} \left[\begin{pmatrix} 1 \\ 0 \end{pmatrix}_1 \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \end{pmatrix}_2 + \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \end{pmatrix}_1 \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \end{pmatrix}_2 \right].$$

$$\Psi_{0,0} = |0, 0\rangle = \frac{1}{\sqrt{2}} (|\uparrow_1\rangle |\downarrow_2\rangle - |\downarrow_1\rangle |\uparrow_2\rangle) = \frac{1}{\sqrt{2}} \left[\begin{pmatrix} 1 \\ 0 \end{pmatrix}_1 \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \end{pmatrix}_2 - \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \end{pmatrix}_1 \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \end{pmatrix}_2 \right].$$

Nach der einfachen Matrizenmultiplikation bekommen wir

$$\hat{\rho}_1(S = 1, S^z = 1) = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix} = \frac{1}{2} (1 + \hat{\sigma}_z), \quad (32)$$

$$\hat{\rho}_1(S = 1, S^z = -1) = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix} = \frac{1}{2} (1 - \hat{\sigma}_z), \quad (33)$$

$$\hat{\rho}_1(S = 0, S^z = 0) = \hat{\rho}_1(S = 1, S^z = 0) = \frac{1}{2} \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix}. \quad (34)$$

In den ersten zwei Zustände ($S = 1, S^z = \pm 1$) befindet sich das Teilchen 1 in einem reinen Zustand, weil es aus Gl. (32) und Gl. (33) folgt, dass $\mathbf{P} = (0, 0, \pm 1)$.

Im Gegenteil, werden die Zustände mit $S^z = 0$ sich durch $\mathbf{P} = 0$ ausgezeichnet.

Benutzen wir die Gleichungen (32), (33), und (34). Der Matrixlogarithmus ist als inverse des Matrixpotentials definiert, d.h. die Matrix $L = \ln \rho$ können wir schreiben als $\rho = \exp L$. Die obigen Matrizen sind alle diagonal, deshalb können wir ausnutzen, dass $e^{\text{diag}(x_1, \dots, x_N)} = \text{diag}(e^{x_1}, \dots, e^{x_N})$. Es erfolgt:

$$S = 0, 1, S^z = 0 : \quad \text{Tr}[\hat{\rho}_1 \ln \hat{\rho}_1] = -\ln 2, \quad (35)$$

$$S = 1, S^z = \pm 1 : \quad \text{Tr}[\hat{\rho}_1 \ln \hat{\rho}_1] = 0. \quad (36)$$

Bemerkung: Die Spur $\text{Tr}[\hat{\rho}_1 \ln \hat{\rho}_1]$ ergibt die von-Neumann-Entropie des Spins 1:

$$S_1 = -k_B \text{Tr}[\hat{\rho}_1 \ln \hat{\rho}_1] = -k_B \langle \ln \rho_1 \rangle_1.$$