

# 密度行列演算子を用いたカノニカル分布の導出

大上由人

2024 年 8 月 1 日

中間レポートの焼き直し。

## 1 カノニカル分布

### 1.1 定義

密度演算子を用いたカノニカル分布の定義は以下の通りである。

**Def: カノニカル分布**

カノニカル分布は、

$$\hat{\rho} = \frac{e^{-\beta\mathcal{H}}}{Z} \quad (1.1)$$

で定義される。ただし、 $Z$  は規格化定数であり、

$$Z = \text{Tr}[e^{-\beta\mathcal{H}}] \quad (1.2)$$

である。ただし、 $\beta = \frac{1}{kT}$  であり、 $T$  は系の温度であり、 $k$  はボルツマン定数である。また、 $\mathcal{H}$  は系のハミルトニアンである。

ここで、 $\beta = \frac{1}{k_B T}$  であり、 $T$  は系の温度である。

### 1.2 仮定

カノニカル分布を導出するうえで以下を仮定する。

### 仮定

1. 全系は孤立系であり、ミクロカノニカル分布により記述される。
2. 熱浴は、その詳細に依らず、温度によりのみ特徴づけられる。
3. 熱浴は十分に大きい。
4. 系と熱浴は弱く相互作用している。

## 1.3 カノニカル分布の導出

注目する部分系  $S$  と熱浴  $B$  が弱く相互作用しているとする。(仮定 4) 全系のハミルトニアンは

$$\mathcal{H} = \mathcal{H}_S + \mathcal{H}_B + \mathcal{H}_{\text{int}}. \quad (1.3)$$

ここで、相互作用のオーダーは、 $O(V^{\frac{2}{3}})$  なので、無視できるとする。<sup>\*1</sup> 全系の状態  $|\Psi_k\rangle$  は  $S$  の状態  $\psi_i$  を表す Hilbert 空間と  $B$  の状態  $\phi_j$  を表す Hilbert 空間の直積で表され

$$\mathcal{H}|\Psi_k\rangle = (\mathcal{H}_S + \mathcal{H}_B)|\psi_i\rangle|\phi_j\rangle = E_k|\Psi_k\rangle \quad (1.4)$$

である。ただし、 $|\psi_i\rangle|\phi_j\rangle$  は  $\mathcal{H}_S|\psi_i\rangle = E_i^S|\psi_i\rangle$  と  $\mathcal{H}_B|\phi_j\rangle = E_j^B|\phi_j\rangle$  を満たす系  $S$  と熱浴  $B$  の固有状態で、 $E_k = E_i^S + E_j^B$ ,  $|\Psi_k\rangle = |\psi_i\rangle|\phi_j\rangle$  である。全系がミクロカノニカル分布で記述されるとすると(仮定 1)、熱浴の体積を  $V_B$  として、

$$\hat{\rho}_{U,V_B\delta} = \frac{1}{W(U,V_B\delta)} \sum_{U-V_B\delta \leq E_k \leq U} |\Psi_k\rangle \langle \Psi_k|. \quad (1.5)$$

である。ここで  $W(U,V_B\delta)$  は  $[U - V_B\delta, U]$  にある固有状態数である。熱浴について部分トレースをとることで、

$$\hat{\rho}^S = \text{Tr}_B \hat{\rho}_{U,V_B\delta} \quad (1.6)$$

$$= \frac{1}{W(U,V_B\delta)} \sum_{U-V_B\delta \leq E_k \leq U} \sum_l \langle \phi_l | \Psi_k \rangle \langle \Psi_k | \phi_l \rangle \quad (\because \text{部分トレースの定義}) \quad (1.7)$$

$$= \frac{1}{W(U,V_B\delta)} \sum_i |\psi_i\rangle \langle \psi_i| \sum_{U-V_B\delta - E_i^S \leq E_j^B \leq U - E_i^S} 1 \quad (1.8)$$

$$= \frac{1}{W(U,V_B\delta)} \sum_i W_B(U - E_i^S, V_B\delta) |\psi_i\rangle \langle \psi_i|. \quad (1.9)$$

となる。ただし、 $W_B$  は、

$$W_B(U - E_i^S, V_B\delta) = \Omega_B(U - E_i^S) - \Omega_B(U - E_i^S - V_B\delta) \quad (1.10)$$

<sup>\*1</sup> 相互作用の大きさは系の面積に比例するのに対して、各系のハミルトニアンは体積に比例するため。

である。このとき、

$$W(U, V_B \delta) = \sum_i W_B(U - E_i^S, V_B \delta) \quad (1.11)$$

$$= \sum_i \Omega_B(U - E_i^S) - \Omega_B(U - E_i^S - V_B \delta) \quad (1.12)$$

$$(1.13)$$

である。ここで、熱浴が十分大きいことから (仮定 3)、熱浴の状態数を、

$$\Omega_B(U) = \exp\left(V_B \sigma\left(\frac{U}{V_B}, \frac{N_B}{V_B}\right)\right) \quad (1.14)$$

と書くことができる。<sup>\*2</sup>  $\tilde{U} = U - E_i$  とおくと、

$$\frac{\Omega(\tilde{U}) - V_B \delta}{\Omega(\tilde{U})} = \exp(V_B \{\sigma(\tilde{u} - \delta, \rho) - \sigma(\tilde{u}, \rho)\} + o(\delta)) \quad (1.15)$$

$$= \exp\left(-V_B \left(\frac{\partial}{\partial \tilde{u}} \sigma(\tilde{u}, \rho) \delta + o(\delta^2)\right) + o(V_B \delta)\right) \ll 1 \quad (1.16)$$

と書くことができる。したがって、

$$W_B(U - E_i^S, V_B \delta) \simeq \Omega_B(U - E_i^S) \quad (1.17)$$

となる。したがって、縮約された密度演算子は、

$$\hat{\rho}^S \approx \frac{1}{\sum_j \Omega_B(U - E_j^S)} \sum_i \Omega_B(U - E_i^S) |\psi_i\rangle \langle \psi_i| \quad (1.18)$$

$$= \frac{\Omega_B(U - E_i^S)}{\Omega_B(U)} \frac{\Omega_B(U)}{\sum_j \Omega_B(U - E_j^S)} \sum_i |\psi_i\rangle \langle \psi_i| \quad (1.19)$$

となる。ここで、 $u = U/V_B$ ,  $\rho = N_B/V_B$  とおくと、

$$\log \frac{\Omega_B(U - E_i)}{\Omega_B(U)} = \log \Omega_B(U - E_i) - \log \Omega_B(U) \quad (1.20)$$

$$= -E_i \frac{\partial}{\partial U} \log \Omega_B(U) + \frac{E_i^2}{2} \frac{\partial^2}{\partial U^2} \log \Omega_B(U) + \dots \quad (1.21)$$

$$= -\frac{E_i}{V_B} \frac{\partial}{\partial u} \{V_B \sigma(u, \rho) + o(V_B)\} + \frac{E_i^2}{2V_B^2} \frac{\partial^2}{\partial u^2} \{V_B \sigma(u, \rho) + o(V_B)\} + \dots \quad (1.22)$$

$$= -E_i \frac{\partial}{\partial u} \sigma(u, \rho) + \frac{1}{V_B} \frac{E_i^2}{2} \frac{\partial^2}{\partial u^2} \sigma(u, \rho) + \dots + \frac{o(V_B)}{V_B} \quad (1.23)$$

$$\simeq -\beta(u, \rho) E_i \quad \because V_B \text{ が十分大きい (仮定 3)} \quad (1.24)$$

---

<sup>\*2</sup> 詳細は付録 3.2 に従う。

となる。ここで、 $\beta(u, \rho) = \frac{\partial}{\partial u} \sigma(u, \rho) = \frac{\partial}{\partial U} \log \Omega_B(U)$  である。これにより、

$$\frac{\Omega_B(U - E_i)}{\Omega_B(U)} = \exp(-\beta(u, \rho) E_i) \quad (1.25)$$

と書くことができる。したがって、規格化を考慮して、

$$\rho^S \simeq \sum_i e^{-\beta E_i^S} |\psi_i\rangle \langle \psi_i| \quad (1.26)$$

$$= \frac{e^{-\beta \mathcal{H}_S}}{\text{Tr}[e^{-\beta \mathcal{H}_S}]} \quad (1.27)$$

となる。パラメータ  $\beta$  の物理的な意味を考える。理想気体における状態数を温度計として使うため、熱浴を理想気体とすると、 $\beta$  の定義から、

$$\beta(u, \rho) = \frac{\partial}{\partial u} \sigma(u, \rho) \quad (1.28)$$

$$= \frac{\partial}{\partial u} \left( \rho \log \left( \alpha u^{3/2} \rho^{-5/2} \right) \right) \quad (1.29)$$

$$= \frac{3\rho}{2u} \quad (1.30)$$

$$= \frac{3}{2} \frac{N_B}{U} \quad (1.31)$$

$$\simeq \frac{3}{2} \frac{N_B}{U_B} \quad \because \text{熱浴が十分大きい (仮定 3)} \quad (1.32)$$

となる。ただし、 $\sigma$  の関数形は付録 3.1 より従う。ところで、熱力学の知見より、系の内部エネルギーは、

$$U_B = \frac{3}{2} N_B k T \quad (1.33)$$

である。ただし、 $k$  はボルツマン定数、 $N_B$  は熱浴の粒子数、 $T$  は熱浴の温度である。したがって、

$$\beta = \frac{1}{kT} \quad (1.34)$$

となる。この  $\beta$  は逆温度と呼ばれる。このとき、仮定 4 より、系と熱浴は平衡状態にあるから、この温度は系の温度と等しい。このとき、 $T$  と  $\beta$  の関係は、熱浴が理想気体で構成される場合に限らず、一般的に成立しなくてはならない。というのも、カノニカル分布は、熱浴がどんなものであろうとも  $\beta$  の値さえ同じであれば、系の平衡状態は同じである。<sup>\*3</sup> また、仮定 2 より、温度  $T$  が等しければ、熱浴は同じ働きをするからである。

以上より、系がカノニカル分布 (1.1) で記述されることが示された。

---

<sup>\*3</sup> 熱浴自体についての仮定は、熱浴が大きいことしか設定していないことに注意されたい。