

注意これは講義ノートではありません。計算のややこしいところだけをメモしたものです。

1-A ミクロカノニカル集合を使った例 「 N 個の $S=1/2$ スピン」

・磁場ゼロの場合： ひとつのスピンの状態は↑↓の二通りなので、全状態数は $W=2^N$ 個

$$\therefore S = k_B \log 2^N = k_B N \log 2 \quad \text{温度に拠らない定数 (热力学第三法則 } S(T=0)=0 \text{)}.$$

・磁場 B がある場合： ↑の個数 = n_+ ↓の個数 = n_- とする ($N = n_+ + n_-$)

$$\text{エネルギー } E \equiv \mu_B B \cdot (n_+ - n_-) = -(2n_+ - N)\mu_B B$$

ある E での状態数は、 ${}_N C_{n_+} = N! / n_+ !(N - n_+)!$ 個であるから、エントロピーは、

$$S = k_B \log({}_N C_{n_+}) = k_B (\log N! - \log n_+ ! - \log(N - n_+)!) \text{ となり、 Stirling の公式を使えば、} \\ \approx k_B (N \log N - n_+ \log n_+ - (N - n_+) \log(N - n_+)) \text{ と近似され、}$$

$$\therefore \frac{1}{T} = \frac{\partial S}{\partial E} = \frac{\partial S}{\partial n_+} \frac{\partial n_+}{\partial E} = (-\log n_+ - 1 + \log(N - n_+) + 1) \frac{k_B}{-2\mu_B B} = \frac{-k_B}{\mu_B B} \log \left(\frac{E/\mu_B B + N}{-E/\mu_B B + N} \right)$$

と、 E と T の関係式が得られる。

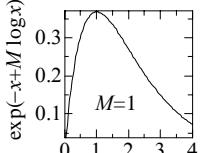


1-B Stirling の公式

非常に大雑把には、 $N! = N(N-1)\cdots 1 \approx NN\cdots N = N^N$ という近似で、 $\log N! \sim N \log N$

もう少し正確な式の導出 Γ 関数を下のように定義すると Γ 関数 階乗とわかる。

$$\Gamma(M+1) = \int_0^\infty e^{-t} t^M dt = -e^{-t} t^M \Big|_0^\infty - \left(\int_0^\infty -e^{-t} M t^{M-1} dt \right) = 0 + M \int_0^\infty e^{-t} t^{M-1} dt = M\Gamma(M)$$



よって、 $\Gamma(M+1) = \int_0^\infty e^{-t+M \log t} dt$ を計算すればよい。

ここで、積分下限 $0 : e^{0+M \log 0} \sim e^{-\infty} \sim 0$, 積分上限 : $e^{-\infty+M \log \infty} \sim e^{-\infty} \sim 0$

効くのは「途中のみ」である $-t + M \log t$ は、 $t = M$ で極大

この極大の周りで $f(t) = -t + M \log t$ をテイラー展開して 2 次まで取ると、

$$-t + M \log t \equiv f(t) = f(M) + \frac{1}{2}(t-M)^2 f''(M) + \cdots = -M + M \log M - \frac{1}{2}(t-M)^2/M + \cdots$$

となるので、これを指数関数の肩に乗せると、(定数) + (ガウス積分)になるので、

$$\Gamma(M+1) \approx e^{-M+M \log M} \cdot \int_0^\infty \exp\left(-\left(z-M\right)^2/2M\right) dz = e^{-M+M \log M} \cdot \sqrt{2\pi M}$$

よって、 $\log \Gamma(M+1) \approx -M + M \log M + O(\log M)$

1-C ミクロカノニカルのエントロピー $S = k_B \log W$ の一般化

一般化された式 : $S = -k_B \sum_i P_i \log P_i$ 但し、 P_i は各状態の起こる確率

導出 (出発点 = ミクロカノニカルでは $P_i = W^{-1}$ = 定数 「等重率の原理」)

$$S = 1 \cdot k_B \log W = \sum_i P_i \cdot k_B \log W = \sum_i P_i \cdot k_B \log(1/P_i) = -k_B \sum_i P_i \log P_i$$

1-D カノニカル集合

温度 T の熱浴と接した集団、色々なエネルギーを持つ状態が確率 $P_i \propto e^{-\beta E_i}$ で混じっている

$P_i \propto e^{-\beta E_i}$ の導出 エントロピーを最大にする分布 $\{P_i\}$ を探す

$S = -k_B \sum_i P_i \log P_i$ の極値を、束縛条件 $E = \sum_i E_i P_i$ 及び $1 = \sum_i P_i$ のもとで探す

「ラグランジュの未定乗数法」を使えばよい

$$f(P_1, P_2, P_3, \dots, \lambda_0, \lambda_E) = -k_B \sum_i P_i \log P_i + \lambda_E \left(E - \sum_i E_i P_i \right) + \lambda_0 \left(1 - \sum_i P_i \right)$$

の極値を束縛条件無しで探せばよいだけである。偏微分すれば、

$$\partial f / \partial P_i = -k_B (\log P_i + 1) + \lambda_E \cdot (-E_i) + \lambda_0 \cdot (-1) = 0$$

$$\therefore \log P_i = -(-\lambda_E E_i - \lambda_0) / k_B - 1 = -\lambda_E E_i / k_B + C \quad (\text{但し}, \quad C \equiv (-\lambda_0 / k_B - 1))$$

ここで $\lambda_E \equiv 1/T$ と書けば、 $P_i = A e^{-E_i/k_B T}$ を得る。(但し、 $A \equiv e^C$)

1-E カノニカル集合の分配関数と熱力学

分配関数 $Z = \sum_i e^{-\beta E_i}$ を定義 但し $\{i\}$ は全ての状態 $F = -k_B T \log Z$ 热力学

$F = -k_B T \log Z$ の導出 以下の両サイドを比較すればよい

$$\text{熱力学サイド}) \quad -T^2 \frac{\partial}{\partial T} \left(\frac{F}{T} \right) = -T^2 \left(\frac{-S}{T} - \frac{F}{T^2} \right) = TS + (E - TS) = E \quad \frac{\partial F}{\partial T} = -S$$

$$\text{統計力学サイド}) \quad E = \frac{\sum_i E_i e^{-\beta E_i}}{\sum_i e^{-\beta E_i}} = -\frac{\frac{\partial}{\partial \beta} \sum_i e^{-\beta E_i}}{Z} = -\frac{\frac{\partial Z}{\partial \beta}}{Z} = -\frac{\partial}{\partial \beta} \ln Z = -T^2 \frac{\partial}{\partial T} (-k_B \log Z)$$

1-F カノニカル分配関数の中身 $Z = \sum_i e^{-\beta E_i}$ の中身を具体的に調べてみる

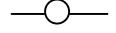


$T = 0$ の極限: $\beta \sim \infty$ $Z = \sum_i e^{-\beta E_i}$ のうち、もっとも小さな E_i のみが効く

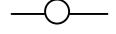
少しでも大きな E を持つ他の状態の寄与は限りなく小さくなる

$Z \sim e^{-\beta E_0}$ より、 $F = -k_B T \log Z = -k_B T \cdot (-\beta E_0) = E_0$: すべての粒子は基底状態

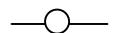
$S = -\partial F / \partial T = -\partial E_0 / \partial T = 0$ すべて基底状態であるから、状態数=1



$T = \infty$ の極限: $\beta \sim 0$ $Z = \sum_i e^{-\beta E_i} = \sum_i 1 = M$ 但し M は E が取り得る値の数



$F = -k_B T \log M$, $S = -\partial F / \partial T = k_B \log M$ どの E の状態も等しくとり得る



1-G グランドカノニカル集合: 温度 T の熱浴、化学ポテンシャル μ の粒子溜と接した集団

エネルギー E_i 、粒子数 N_i を持つ状態 i の実現確率は、 $P_i \propto e^{-\beta(E_i - \mu N_i)}$

但し、 $\sum_i P_i = 1$, $\sum_i E_i P_i = E$, $\sum_i N_i P_i = N$

$P_i \propto e^{-\beta(E_i - \mu N_i)}$ の導出 ラグランジュの未定乗数法を使う

$S = -k_B \sum_i P_i \log P_i$ を $\sum_i P_i = 1$, $\sum_i E_i P_i = E$, $\sum_i N_i P_i = N$ の元で最大にすればよい

$$f(\{P_i\}, \lambda_0, \lambda_E, \lambda_N) = S + \lambda_0 \left(1 - \sum_i P_i \right) + \lambda_E \left(E - \sum_i E_i P_i \right) + \lambda_N \left(N - \sum_i N_i P_i \right) \quad \text{を偏微分すると、}$$

$$\partial f / \partial P_i = -k_B (\log P_i + 1) + \lambda_0 \cdot (-1) + \lambda_E (-E_i) + \lambda_N (-N_i) = 0 \text{ より、}$$

$$\therefore P_i = \exp(-(\lambda_0 + \lambda_E E_i + \lambda_N N_i)/k_B T) \text{ となる。}$$

ここで、 $\lambda_E = 1/T$ 及び $\lambda_N = -\mu/T$ と置けば、 $P_i \propto e^{-(E_i - \mu N_i)/k_B T}$ を得る。

1-H 大分配関数と熱力学 $PV = k_B T \log \Xi$

導出 $P_i = e^{-(E_i - \mu N_i)/k_B T} / Z_G$ をエントロピーの一般表式 $S = -k_B \sum_i P_i \log P_i$ の、対数の中の P_i に代入すると、平均値の計算 ($\sum_i P_i E_i$ 等) が出てきて、 $S = (E - \mu N)/T - k_B \log Z_G$ となる。

これを熱力学の式 $\mu N = G = F + PV = E - TS + PV$ に代入すればよい。