非平衡統計力学

Toroid153846

2025年4月24日

1 マルコフジャンプ過程

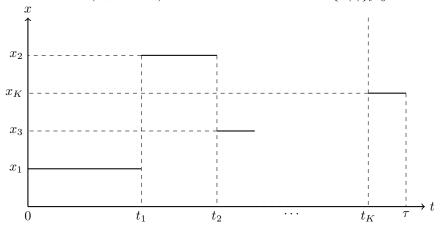
1.1 系の設定

着目系とその系と相互作用する熱浴 $\nu=1,2,\ldots,n$ がある。

マルコフジャンプ過程での着目系の時間0から τ までの時間発展を考える。

操作プロトコル $\lambda_{\tau} = \{\lambda(t)\}_{t=0}^{\tau}$ は操作パラメーター (磁場などエネルギー準位を変化させる) の時間変化を示す。

下のように時間 $t_k(k=1,\ldots,K$ であり $0 < t_1 < t_2 < \cdots < t_K < \tau$ を満たす) において熱浴 ν_k による着目系の状態の遷移 $(x_{k-1} \to x_k)$ が K 回起こった経路を $x_\tau = \{x(t)\}_{t=0}^\tau$ とする。



1.2 いくつかの物理量の定義

時刻tにおいて状態xにある確率をP(x,t)とする。

最初に状態 x にあったときに x' に時間 t から $t+\mathrm{d}t$ の間に遷移する条件付き確率を $R_{\nu}(x'|x;t)\,\mathrm{d}t$ とする。 x から x' へ流れる全体における確率は $(R(x'\mid x;t)P(x,t)-R(x\mid x';t)P(x',t))\,\mathrm{d}t$ と表され、確率流を

$$J(x' \mid x;t) := R(x' \mid x;t)P(x,t) - R(x \mid x';t)P(x',t)$$

と定義する。

1.3 「流れ」の物理量に関して

2つの状態 xと x'と熱浴 ν において定義される「流れ」の物理量 $D^{\nu}_{x',x}$ について

$$D_{x',x}^{\nu} = -D_{x,x'}^{\nu}$$

のような反対称性を満たす。

ここで、経路 x_{τ} においてその物理量Dによる経路の関数を次のように定義する。

$$\hat{\mathcal{J}}_D[oldsymbol{x}_ au,oldsymbol{\lambda}_ au] = \sum_{k=1}^K D_{x_k,x_{k-1}}^{
u_k}$$

定義からわかる通り実際には経路 x_{τ} には状態の遷移 $(x_{k-1} \to x_k)$ の原因である熱浴 ν_k の情報が含まれている。

ここで、この経路の関数を時間 t の関数として表すと

$$\hat{\mathcal{J}}_D[oldsymbol{x}_ au,oldsymbol{\lambda}_ au](t) = \sum_{\{k|t_k \leq t\}} D^{
u_k}_{x_k,x_{k-1}}$$

したがって、

$$\hat{\mathcal{J}}_D[\boldsymbol{x}_{\tau}, \boldsymbol{\lambda}_{\tau}](t) = \sum_{k=1}^K D_{x_k, x_{k-1}}^{\nu_k} \delta(t - t_k)$$
(1)

として時間微分を定義できる。

(1) 式を用いて、流れの積分 $\hat{\mathcal{J}}_D$ の時間微分の経路積分した値 $J_D(t)$ を求めてみる。まず経路積分と確率の定義から (経路積分の定義はゆらぎの熱力学 齊藤 圭司から)

$$\int \mathcal{D}\boldsymbol{x}_{\tau} = \sum_{K=0}^{\infty} \sum_{\{x_{k}\}_{k=0}^{K}} \int_{0 < t_{1} < \dots < t_{K} < \tau} dt_{1} \dots dt_{K}$$
$$P[\boldsymbol{x}_{\tau}, \boldsymbol{\lambda}_{\tau}] = P(x_{0}, 0) \exp\left(-\int_{0}^{\tau} dt \gamma\left(x(t), t\right)\right) \prod_{k=1}^{K} R_{\nu_{k}}\left(x_{k} \mid x_{k-1}; t_{k}\right)$$

これを用いて、

$$\begin{split} J_D(t) &= \langle \hat{\mathcal{J}}_D(t) \rangle \\ &= \int \mathcal{D} x_\tau \hat{\mathcal{J}}_D[x_\tau, \lambda_\tau](t) P[x_\tau | \lambda_\tau] \\ &= \sum_{K=0}^\infty \sum_{\{x_k\}_{k=0}^K} \sum_{\{\nu_k\}_{k=0}^K} \int_{0 < t_1 < \dots < t_K < \tau} \mathrm{d}t_1 \dots \mathrm{d}t_K \sum_{k'=1}^K D_{x_{k'}, x_{k'-1}}^{\nu_{\nu'}} \delta(t - t_{k'}) \\ &\times P(x_0, 0) \exp\left(-\int_0^\tau dt \gamma\left(x(t), t\right)\right) \prod_{k=1}^K R_{\nu_k}\left(x_k \mid x_{k-1}; t_k\right) \\ &= \sum_{K=0}^\infty \sum_{k'=1}^K \sum_{\{x_k\}_{k=0}^K} \sum_{\{\nu_k\}_{k=0}^K} \int_{0 < t_1 < \dots < t_{k'-1} < t < t_{k'+1} < \dots < t_K < \tau} \mathrm{d}t_1 \dots \mathrm{d}t_{k'-1} \, \mathrm{d}t_{k'+1} \dots \mathrm{d}t_K \, D_{x_{k'}, x_{k'-1}}^{\nu_{\nu'}} \\ &\times P(x_0, 0) \exp\left(-\int_0^\tau dt \gamma\left(x(t), t\right)\right) \prod_{1 \le K \le K, k \ne k'} R_{\nu_k}\left(x_k \mid x_{k-1}; t_k\right) R_{\nu_{k'}}\left(x_{k'} \mid x_{k'-1}; t\right) \\ &= \sum_{K=0}^\infty \sum_{k'=1}^K \sum_{\{x_k\}_{k=0}^K} \sum_{\{\nu_k\}_{k=0}^K} \int_{0 < t_1 < \dots < t_{k'-1} < t} \mathrm{d}t_1 \dots \mathrm{d}t_{k'-1} \, D_{x_k', x_{k'-1}}^{\nu_{\nu'}}\left(x_{k'} \mid x_{k'-1}; t\right) \\ &\times P(x_0, 0) \exp\left(-\int_0^t dt \gamma\left(x(t), t\right)\right) \prod_{k=1}^K R_{\nu_k}\left(x_k \mid x_{k-1}; t_k\right) R_{\nu_{k'}}\left(x_{k'} \mid x_{k'-1}; t\right) \\ &\times \exp\left(-\int_t^\tau dt \gamma\left(x(t), t\right)\right) \prod_{k=k'+1}^K R_{\nu_k}\left(x_k \mid x_{k-1}; t_k\right) \\ &= \sum_{K=0}^\infty \sum_{k'=1}^K \sum_{\{x_k\}_{k=0}^K} \sum_{\{\nu_k\}_{k=0}^K} \int_{1 < t_{k'+1} < \dots < t_{k'-1} < t} \mathrm{d}t_1 \dots \mathrm{d}t_{k'-1} \, D_{x_{k'}, x_{k'-1}}^{\nu_{k'}} \left(x_{k'} \mid x_{k'-1}; t\right) \\ &= \sum_{K=0}^\infty \sum_{k'=1}^K \sum_{\{x_k\}_{k=0}^K} \sum_{\{\nu_k\}_{k=0}^K} \int_{0 < t_1 < \dots < t_{k'-1} < t} \mathrm{d}t_1 \dots \mathrm{d}t_{k'-1} \, D_{x_{k'}, x_{k'-1}}^{\nu_{k'}} \left(x_{k'} \mid x_{k'-1}; t\right) \\ &= \sum_{K=0}^\infty \sum_{k'=1}^K \sum_{\{x_k\}_{k=0}^K} \sum_{\{\nu_k\}_{k=0}^K} \int_{0 < t_1 < \dots < t_{k'-1} < t} \mathrm{d}t_1 \dots \mathrm{d}t_{k'-1} \, dt_{k'-1} \, dt_{k'-1} \\ &\times P(x_0, 0) \exp\left(-\int_0^t dt \gamma\left(x(t), t\right)\right) \prod_{k=1}^{K'-1} R_{\nu_k}\left(x_k \mid x_{k-1}; t_k\right) \\ &= \sum_x P(x, t) \sum_{\nu, x' \neq x} D_{x', x}^{\nu}\left(x_{k'} \mid x_{k'-1}; t\right) \\ &= \sum_x P(x, t) \sum_{\nu, x' \neq x} D_{x', x}^{\nu}\left(x_{k'} \mid x_{k'-1}; t\right) \\ &= \sum_x R_{\nu}\left(x' \mid x; t\right) P(x, t) D_{x', x}^{\nu}\left(x' \mid x; t\right) \\ &= \sum_x R_{\nu}\left(x' \mid x; t\right) P(x, t) D_{x', x}^{\nu}\right)$$

この式の計算に関して、上から 2 行目から 3,4 行目は定義を代入し、3,4 行目から 5,6 行目は $t_{k'}$ によるデルタ関数の積分を行って t_k と t が入れ替え、5,6 行目から 7,8,9,10 行目は定数である t を用いて積分区間を分け、7,8,9,10 行目から 11,12 行目では 9,10 行目が 0 から τ の積分経路を t から τ までで切り取った経路について

1 を積分しているので初期状態である x_k がどんな値を取っても 1 となるため 9,10 行目に相当する部分が消えている。13,14,15 行目から 16 行目は 13,14 行目が時刻 t において状態 $x_{k'-1}$ を取るような確率であるためこのような結果となる。

これは確かに文献に書いてあった通りの表式である。この $J_D(t)$ に関して「流れ」の物理量の具体例を見てみる。

1.4 「流れ」の物理量の具体例

1つ目

特定の 2 つの状態 $x_0, x_0'(x_0 \neq x_0')$ として、 $D_{x_0',x_0}^{\nu} = -D_{x_0,x_0'}^{\nu} = 1$ であり、他は $D_{x,x'}^{\nu} = 0$ であるとする。このとき、 $J_D(t)$ は次のように表される。

$$J_{D}(t) = \sum_{\nu, x' \neq x} R_{\nu} (x' \mid x; t) P(x, t) D_{x', x}^{\nu}$$

=
$$\sum_{\nu} (R_{\nu} (x'_{0} \mid x_{0}; t) P(x_{0}, t) - R_{\nu} (x_{0} \mid x'_{0}; t) P(x'_{0}, t))$$

これは、 x_0 から x_0' への確率の流れを表している。

2つ目

状態 x に対して定義されるある物理量 A_x に対して, $D^{\nu}_{x',x}=A_{x'}-A_x$ と定義すると反対称性を満たす。このとき、 $J_D(t)$ は次のように表される。

$$J_{D}(t) = \sum_{\nu, x' \neq x} R_{\nu} (x' \mid x; t) P(x, t) D_{x', x}^{\nu}$$

$$= \sum_{\nu, x' \neq x} R_{\nu} (x' \mid x; t) P(x, t) (A_{x'} - A_{x})$$

$$= \sum_{\nu, x' \neq x} R_{\nu} (x' \mid x; t) P(x, t) A_{x'} - \sum_{\nu, x' \neq x} R_{\nu} (x' \mid x; t) P(x, t) A_{x}$$

$$= \sum_{\nu, x' \neq x} R_{\nu} (x' \mid x; t) P(x, t) A_{x'} - \sum_{\nu, x \neq x'} R_{\nu} (x \mid x'; t) P(x', t) A_{x'}$$

$$= \sum_{\nu, x' \neq x} (R_{\nu} (x' \mid x; t) P(x, t) - R_{\nu} (x \mid x'; t) P(x', t)) A_{x'}$$

$$= \sum_{x'} \sum_{\nu, x \neq x'} (R_{\nu} (x' \mid x; t) P(x, t) - R_{\nu} (x \mid x'; t) P(x', t)) A_{x'}$$

$$= \sum_{x'} \frac{\partial P(x', t)}{\partial t} A_{x'}$$

$$= \frac{d}{dt} \left(\sum_{x'} P(x', t) A_{x'} \right)$$

$$= \frac{dA(t)}{dt}$$

この式の上から 6 行目から 7 行目はマスター方程式を用いている。また、A(t) は物理量 A_x の期待値とした。

1.5 熱力学不定性関係

熱力学不定性関係の主張は次のように表される。

確率分布 P(x,t) と遷移確率密度 R(x',x;t) は時間に依存しないとする。(熱平衡状態とは限らない、定常状態である)

$$\sigma \ge 2 \frac{\langle \hat{\mathcal{J}}_D \rangle^2}{\langle \Delta \hat{\mathcal{J}}_D^2 \rangle}$$

時間に依存する一般の場合については、操作プロトコル $\lambda = \lambda(vt)$ として

$$\sigma \geq 2 \frac{(\tau J_D(\tau) - v \frac{\partial}{\partial v} \, \langle \hat{\mathcal{J}}_D \rangle)^2}{\langle \Delta \hat{\mathcal{J}}_D^2 \rangle}$$