

# 可解模型

須賀勇貴

最終更新日：2023 年 11 月 28 日

西森先生の本の 6 章をまとめた

## 1 2 次元イジング模型の高温展開

次に、二次元イジング模型を扱う。二次元イジング模型は Onsager によって厳密解が求められた。Onsager は、転送行列を対角化することで磁場のないときの自由エネルギーを求め、比熱がある温度で発散することを示した。いくつかの解法が知られているが、ここでは、高温展開を用いた解法を扱う。高温展開は、温度が高いとして自由エネルギーを  $\beta J$  のべきで展開する方法である。十分高温であれば、その展開を数項で打ち切って自由エネルギーの近似値とする。計算が比較的簡単なため、汎用的な手法として用いられているが、近似の正当性に十分注意する必要がある。この近似のみを用いて相転移を調べることはできない。有限項の和から特異性が生じることはないからである。本節では、無限和を計算することにより厳密解を求め、特異性が生じることを示す。

なお、

### 1.1 高温展開

$H = 0$  の場合に高温展開を行う。二次元イジング模型の分配関数は、

$$Z = \text{Tr} \prod_{\langle i,j \rangle} \exp(\beta J S_i S_j) \quad (1)$$

と書ける。積はスピンの最近接対についてとる。スピン変数が  $S_i^2 = 1$  であることを用いると、

$$\begin{aligned} Z &= \text{Tr} \prod_{\langle i,j \rangle} (\cosh \beta J + S_i S_j \tanh \beta J) \\ &= (\cosh \beta J)^{N_B} \text{Tr} \prod_{\langle i,j \rangle} (1 + S_i S_j \tanh \beta J) \end{aligned} \quad (2)$$

と書ける。 $N_B = Nz/2 = 2N$  は最近接対の数を表す。 $v = \tanh \beta J$  は有限温度で 1 より小さい非負の量なので、(2) を  $v$  について次のように展開してみる。

$$\prod_{\langle i,j \rangle} (1 + v S_i S_j) = 1 + v \sum_{\langle i,j \rangle} S_i S_j + v^2 \sum_{\langle i,j \rangle, \langle k,l \rangle} S_i S_j S_k S_l + \cdots \quad (3)$$

この展開の項数は膨大であるが、スピン和をとると  $\text{Tr} S_i = 0$  のため多くが 0 になる。有限に残るのは各変数  $S_i$  が偶数べきに練っている項である。各項は図 (??) のようにスピンを結ぶボンドをつなぐ線が閉じている (ループになっている) ときのみである。すべてのスピン変数についての和は  $2^N$  個あるので  $\text{Tr} 1 = 2^N$  であり、 $l$  本のボンドで作ることができるループの数を  $g(l)$  とすると、

$$Z = 2^N (\cosh \beta J)^{N_B} \sum_{l=0}^{\infty} g(l) v_l \quad (4)$$

と書ける。ただし、 $g(0) = 1$ ,  $l > N_B$  のとき、 $g(l) = 0$  とする。この  $g(l)$  を求めて和をとることができるれば解が得られる。 $v$  は高温では小さいから、展開を低次の項で打ち切って近似値を得ることができる。これが高温展開の方法である。

一次元と二次元のイジング模型では、この無限和を厳密に計算することができる。一次元の場合、周期的境界条件をとるとループを作ることができるのは  $l = N$  のときの一つだけである。よって

$$Z = 2^N (\cosh \beta J)^N (1 + v^N) \rightarrow (2 \cosh \beta J)^N \quad (5)$$

となり、前節の結果と一致する。二次元の場合、ループの計算は非常に複雑である。

## 1.2 二次元イジング模型の解

$N \rightarrow \infty$  のときのエネルギー密度は

$$-\beta f = \ln [2 \cosh \beta J] + \frac{1}{2} \int_0^{2\pi} \frac{d^2 \mathbf{k}}{(2\pi)^2} \ln \left[ 1 - \frac{t}{2} (\cos k_1 + \cos k_2) \right] \quad (6)$$

と書ける。ここでパラメータ  $t$  を次のように導入した。

$$t = \frac{2 \sinh 2\beta J}{\cosh^2(2\beta J)} \quad (7)$$

このパラメータのとりうる値は  $0 \leq t \leq 1$  である。 $T = 0$  で 0 であり、温度を上げると最大 1 になるまで単調増加し、その点を境に単調減少に転じる。以下で見るように、 $t = 1$  となる温度が相転移点を表す。

特異性が生じていることを見るために比熱を計算する。まず内部エネルギーを計算すると、

$$\epsilon = -\frac{J}{\tanh(2\beta J)} \left\{ 1 - [1 - 2 \tanh^2 2\beta J] \frac{2}{\pi} K(t) \right\} \quad (8)$$

となる。 $K(t)$  は第一種完全楕円積分を表しており、次のようにして出てくる。

$$\int_0^{2\pi} \frac{d^2 \mathbf{k}}{(2\pi)^2} \frac{1}{1 - \frac{t}{2} (\cos k_1 + \cos k_2)} = \frac{2}{\pi} \int_0^{\pi/2} \frac{\theta}{\sqrt{1 - t^2 \sin^2 \theta}} = \frac{2}{\pi} K(t) \quad (9)$$

内部エネルギーを微分することで比熱が得られる。次の楕円積分の微分を用いる。

$$\frac{dK(t)}{dt} = \frac{E(t)}{t(1-t^2)} - \frac{K(t)}{t} \quad (10)$$

$$E(t) = \int_0^{2\pi} d\theta \sqrt{1 - t^2 \sin^2 \theta} \quad (11)$$

$E(t)$  は第二種完全楕円積分である．こうして，比熱は次のように求められる．

$$c = \frac{4}{\pi} \left[ \frac{\beta J}{\tanh(2\beta J)} \right]^2 \left( K(t) - E(t) - \frac{1}{\cosh^2(2\beta J)} \left\{ \frac{\pi}{2} - [1 - 2 \tanh^2(2\beta J)] K(t) \right\} \right) \quad (12)$$

比熱の特異性は楕円積分の特異性を見ることでわかる． $0 \leq t \leq 1$  の範囲において， $K(t)$  は  $t = 1$  で発散し， $E(t)$  で有限値をとる．よって比熱は  $t = 1$  で発散する．これが二次元イジング模型の相転移である．このときの温度は

$$\sinh(2\beta J) = 1 \quad (13)$$

より，

$$\beta_c J = \frac{1}{2} \ln(1 + \sqrt{2}) \approx 0.4407, \quad \frac{T_c}{J} \approx 2.269 \quad (14)$$

と求められる．なお，内部エネルギーは (??) も楕円積分を含むが，発散は生じない．それは楕円積分にかかる係数  $1 - 2 \tanh^2(2\beta J)$  が  $T = T_c$  で 0 となり，発散を打ち消すからである．