

# 李-杨相变理论在 2-urn 模型中的应用

刘小贤

( 南京师范大学物理科学与技术学院 210097 ,江苏 南京 )

[ 摘要 ] 讨论了李-杨相变理论在沙粒分离的 2-urn 模型非平衡系统中的应用. 虽不能得到配分函数,但能够得到一个有效配分函数,并把它写成一个有效逸度  $z$  的多项式,通过数值计算得到:在热力学极限下,有效配分函数的零点位于  $z$  复平面的单位圆上,在实际控制参数复平面中,零点会聚于模型的相变点. 进一步验证了李-杨理论在非平衡系统中的应用.

[ 关键词 ] 李-杨理论, 配分函数, 2-urn 模型, 非平衡系统

[ 中图分类号 ] O469, [ 文献标识码 ] A, [ 文章编号 ] 1001-4616(2005)01-0046-04

## Lee-Yang Theory of Phase Transitions for a 2-urn Model

Liu Xiaoxian

( School of Physical Science and Technology , Nanjing Normal University , 210097 , Nanjing , China )

**Abstract** Lee-Yang theory of phase transitions is applied to a 2-urn model for the separation of sand. Although one does not have a partition function, he obtains an effective partition function of this nonequilibrium system, and can express it as a polynomial of the effective fugacity  $z$ . Numerical calculations show that in the thermodynamic limit the zeros of the effective partition function are located on the unit circle in the complex  $z$  plane. In the complex plane of the actual control parameter, certain roots converge to the transition point of the model. Thus, it further proves the application of Lee-Yang theory in nonequilibrium systems.

**Key words** Lee-Yang theory, partition function, 2-urn model, nonequilibrium system

## 0 引言

1952 年,李-杨<sup>[1,2]</sup>提出配分函数零点相变理论,他们把外场或逸度看成复变量,研究配分函数零点在复平面中的分布,从而给研究临界现象提供了一种非常重要而有效的方法. 在平衡态相变中,我们可以通过零点在正实轴附近的分布情况来了解相变的类型:若零点分布垂直趋近正实轴则为一级相变,若零点分布以  $\pi/4$  趋近正实轴则为二级相变. 近年来,各种系统的非平衡相变被广泛关注<sup>[3-5]</sup>,人们对李-杨零点相变理论在非平衡态的相变中的应用也越来越感兴趣<sup>[6-9]</sup>,其动机是想把平衡态相变的概念应用到非平衡态的相变中. 然而,在非平衡系统中,人们得不到平衡系统中的配分函数,只能找出适当的有效配分函数 (EPF). 以往的文献主要讨论了两种动力学模型<sup>[8]</sup>:第一种是驱动耗散系统,这些模型中存在一个唯一的稳态,能够计算出微观状态概率分布数,并把之看成有效配分函数. 第二种是直接渗流模型,这些模型中把生存概率  $P(t)$  看成有效配分函数.

urn 模型最早是由 Ehrenfest P 与 Ehrenfest T<sup>[10]</sup>两人提出,后来 Lipowski 等人为了展示颗粒物质体系的对称破缺现象,引入了 2-urn 模型<sup>[11]</sup>. Bena I 等人<sup>[8]</sup>把李-杨零点相变理论应用到这个具有非平衡态特性的 2-urn 模型中,得到了一些有趣的结论. 然而, Lipowski 在其模型中假定了 urn 的温度  $T$  与粒子数成线性关系,这一点虽然在定性上和 Eggers<sup>[12]</sup>的结论相符,但不符合其定量关系. 基于此,本文我们采用了 Eggers 的  $T \propto N^{-2}$  的关系,得出了这样的结论:有效逸度  $z$  与尺度有关时李-杨零点理论同样适用. 进一步

收稿日期:2004-06-28.

作者简介:刘小贤,女,1978—,助教,主要从事凝聚态物质的教学与研究, E-mail: liuxiaoxian@njnu.edu.cn

验证了 李-杨零点相变理论能够应用到更为广泛的非平衡态相变的问题中.

## 1 2-urn 模型和计算方法

我们研究的系统如下:  $N$  个颗粒分布在  $A, B$  两 urn 中, 粒子数分别为  $N_A, N_B$  ( $N_A + N_B = N$ ), 定义颗粒的平均动能为 urn 的温度, 为了模拟粒子数越大, urn 温度越低的效果, 我们引用 Eggers 的  $T \propto N^{-2}$  的结论<sup>[12]</sup> 取:

$$T(n_{AB}) = T_0 + \frac{\Delta}{n_{AB}^2} \quad (1)$$

其中 ( $n_{AB} = N_{AB}/N$ ) 为给定 urn 的粒子数密度,  $T_0$  和  $\Delta$  是大于零的控制参量. 对于真实的颗粒物质体系来说, 系统的温度不仅与粒子数密度相关, 还需要考虑到颗粒之间的静摩擦力、粘滞力以及外界驱动类型等因素, 因此在方程 (1) 中,  $T_0$  表征外界驱动给予的能量, 而  $\Delta$  表征能量的耗散, 我们称之为耗散系数. 然后我们假定粒子在 urn 中运动时满足 Maxwell-Boltzmann 分布, 粒子分布如下:

$$p_{AB}(z) = \frac{mgN_{AB}}{T(n_{AB})} \exp\left[-\frac{mgh}{T(n_{AB})}\right] \quad (2)$$

其中  $m$  为单个粒子的质量,  $g$  为重力加速度,  $h$  为高度. 该模型的动力学过程为:

(1) 在  $N$  个粒子中任意取一个粒子.

(2) 被选定的粒子有  $\exp[-mgh/T(n_{AB})]$  的几率跳到另外一个 urn 中.

由于我们不考虑狭缝高度对系统的影响, 取  $mgh = 1$ , 这表明我们研究的模型由参量  $T_0$  和  $\Delta$  来决定.

为进一步了解系统的动力学行为以及怎样随着参数  $T_0$  和  $\Delta$  的变化在不同区间内的转变, 对于上述给出的 urn 模型, 我们写出在  $t$  时刻  $A$  间隔中有  $M$  个粒子数几率  $p(M, t)$  的演化主方程<sup>[11]</sup>, 方程如下:

$$p(M, t+1) = F\left(\frac{N-M+1}{N}\right)p(M-1, t) + F\left(\frac{M+1}{N}\right)p(M+1, t) + \left[1 - F\left(\frac{M}{N}\right) - F\left(\frac{N-M}{N}\right)\right]p(M, t) \quad M = 1, 2, \dots, N-1 \quad (3)$$

其中  $F(n) = n \exp\left(-\frac{1}{T(n)}\right)$  表示某一时刻从给定 urn 跳到另一 urn 粒子流的通量. Shim 等人<sup>[13]</sup> 考虑了  $t \rightarrow \infty$  时, 系统在定态时的粒子几率分布, 解析地得出:

$$p_s(M) = \frac{F\left(\frac{N-M+1}{N}\right)}{F\left(\frac{M}{N}\right)}p(M-1) = \frac{1}{Z_N} \prod_{i=1}^M \frac{F\left(\frac{N-i+1}{N}\right)}{F\left(\frac{i}{N}\right)} \quad (4)$$

由几率的归一化条件可得:

$$Z_N = \left[1 + \sum_{M=1}^N \prod_{i=1}^M \frac{F\left(\frac{N-i+1}{N}\right)}{F\left(\frac{i}{N}\right)}\right] \quad (5)$$

我们可以把  $Z_N$  看成是有效配分函数.

该模型描述了 2-urn 中粒子对称分布的相变, 为了展示颗粒物质体系的对称破缺,  $F(n)$  必须满足单峰形式<sup>[8]</sup>, 我们选用以下  $F(n)$  的形式:

$$F(n) = n \exp(-An^2) \quad (6)$$

用唯一的控制参数  $A$  表征了该问题的特性. 把 (6) 代入 (5), 通过化解可以得到:

$$Z_N = \sum_{M=0}^N \frac{N!}{M!(N-M)!} z^{M(N-M)} \quad (7)$$

其中  $z = \exp(-A(N+1)/N^2)$ . 李-杨<sup>[11]</sup> 定义逸度  $z = (2\pi mkT/h^2)^{3/2} \exp(\mu/kT)$ , 即逸度是化学势的函数. 他们首先提出了“点阵气体”, 验证了有外场的伊辛模型 (Ising model) 与点阵气体 (a lattice gas) 在数学上是等价的. 在铁磁体问题中起着外参量作用的变量 ( $\beta H$ ) 在点阵气体中提供一个可变的逸度. 在非平衡系统中, 人们得不到平衡系统中的配分函数, 只能找出适当的有效配分函数和有效逸度. 在驱动耗散系统

中,常把相变率看成有效逸度,如非平衡简单排斥过程(ASEP)开放边界的问题中,把边界插入或离开的概率看成复变量,在定向渗流模型中,常把渗流概率看成复变量.文中讨论的 2-urn 模型非平衡相变中,  $z$  类似起着外参量的作用,把它看成复变量,称之为有效逸度,因此有效配分函数  $Z_N$  可写成有效逸度  $z$  的多项式.下面我们可以通过数值计算求解出有效配分函数  $Z_N$  的零点分布.

2 计算结果以及数据分析

2.1 有效逸度  $z$  复平面中零点的分布

由(7)式我们知道有效配分函数与  $N$  的值有关,且多项式的阶数随着  $N$  增大迅速变大,因此,我们只能计算出较为有限的  $N$  的有效配分函数的零点.但是,已经能够很好地看出变化趋势.

由图 1 我们得出,随着  $N$  的增大,有效逸度  $z$  零点分布趋向于单位圆.我们可以这样来理解,由(7)我们可以得到非平衡态复自由能密度  $f_N(z) = (1/N)\ln(Z_N)$ ,如果  $N$  很大,当  $|z| > 1$  时,有效配分函数  $EPS$  由中间项  $M = N/2$  决定,因此  $f_N(|z| > 1) \sim (N/4)\ln z$ ,我们定义:

在  $|z| > 1$  区域里  $f_N^{(1)}(|z| > 1) = (N/4)\ln z$ .

另一方面,当  $|z| < 1$  时,  $EPS$  只由  $M = 0$  和  $M = N$  决定,因此  $f_N(|z| < 1) \sim 1/N$ ,我们定义:

在  $|z| < 1$  区域里  $f_N^{(2)}(|z| < 1) = 0$ .

所以,在把  $EPS$  中有效逸度  $z$  作为控制参数的情况下,模型在  $|z| = 1$  处发生突变.在热力学极限下  $N \rightarrow \infty$ ,  $f_N$  在相变点存在一个无限的跳跃,我们由  $r = 1$  满足  $\text{Re} f_N^{(1)}(z) = \text{Re} f_N^{(2)}(z)$ ,令  $z = re^{i\phi}$  找出了极限下  $EPS$  零点分布位置.因此,在热力学极限下,有效逸度  $z$  零点分布于单位圆上,这与我们数值计算结果结论一致.

2.2 实际控制参数  $A$  复平面中零点的分布

有效逸度  $z$  作为控制参数的情况下,存在一个  $f_N$  的跳跃相变,而若转换成实际控制参数  $A$ ,则存在一个连续相变.我们把  $z = \exp(-A(N+1)/N^2)$  转换为  $A = -N^2/(N+1)\ln(z)$ ,如图 2.(a)(b)(c)分别画出了  $N = 11$ 、 $N = 21$ 、 $N = 31$  时的零点分布,(d)图画出了  $N = 31$  时临界点  $A = 2$  附近的零点分布,零点分布以  $\pi/4$  趋近正实轴,结果发现与 Bena I 等人<sup>[8]</sup>的解析结论一致.也就是说,我们可以通过李-杨相变理论找出相变的位置及类型.

3 结论

我们把李-杨零点相变理论应用到一个具有非平衡态特性的 2-urn 模型中,分别计算出了有效逸度  $z$  复平面中零点的分布和实际控制参数  $A$  复平面中零点的分布.根据零点在正实轴附近的分布情况判断出相变的位置和类型,结果发现热力学极限下 2-urn 模型在临界点  $A = 2$  处存在二级相变.区别与其他模型<sup>[6,7]</sup>的是,我们的模型中不仅有效逸度  $z$  与尺寸有关,而且采用了 Eggers 模型中的温度  $T$  与粒子数成二次方的关系,虽然相变出现的临界值量值上没有什么变化,但这样更加符合物理实验结论中的参量关系,使我们的结论更加具有物理意义,从而进一步验证了李-杨零点相变理论能够应用到更为广泛的非平衡态相变的问题中.

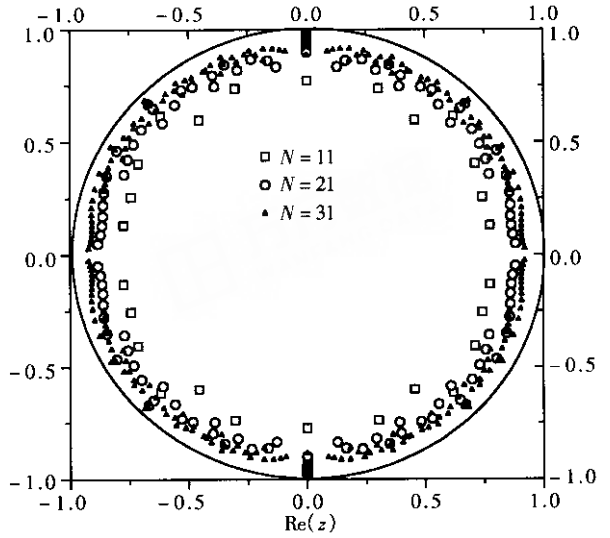


图 1 有效逸度  $z$  复平面中零点分布图

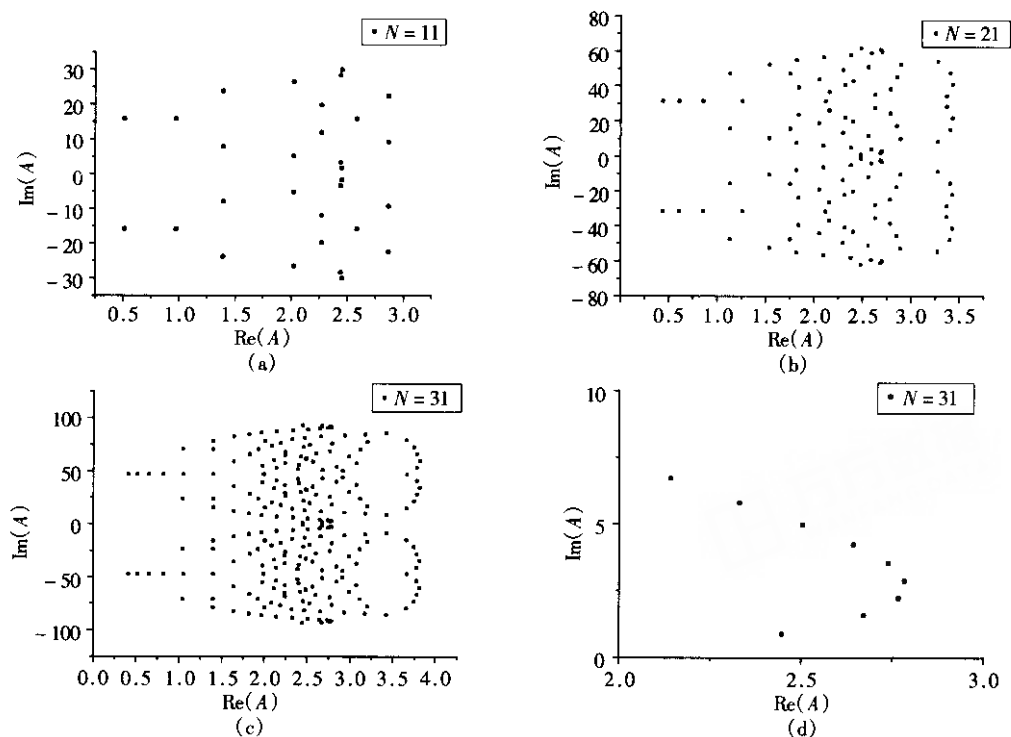


图 2 实际控制参数  $A$  复平面中零点分布图

致谢：感谢导师童培庆教授的悉心指导！

### [ 参考文献 ]

- [ 1 ] Yang C N , Lee T D. Statistical Theory of Equations of State and Phase Transitions. I. Theory of Condensation[ J ]. Phys Rev ,1952 87( 3 ) :404—409.
- [ 2 ] Lee T D , Yang C N. Statistical Theory of Equations of State and Phase Transitions. II. Lattice Gas and Ising Model[ J ]. Phys Rev ,1952 87( 3 ) :410—419.
- [ 3 ] Schmittmann B , Zia R K P. Statistical Mechanics of Driven Diffusive Systems in Phase Transitions and Critical Phenomena [ M ]. London : Academic Press ,1995.
- [ 4 ] Privman V. Nonequilibrium Statistical Mechanics in One Dimension[ M ]. Cambridge : Cambridge University Press ,1997.
- [ 5 ] Mukamel D. Phase Transitions in Nonequilibrium Systems[ M ]. Bristol : Institute of Physics Publishing 2000
- [ 6 ] Arndt P F. Yang-Lee Theory for a Nonequilibrium Phase Transition[ J ]. Phys Rev Lett 2000 , 84( 5 ) :814—817.
- [ 7 ] Blythe R A , Evans M R. Lee-Yang Zeros and Phase Transitions in Nonequilibrium Steady States[ J ]. Phys Rev Lett 2002 , 89( 8 ) :080601—080604.
- [ 8 ] Bena I , Coppex F , Droz M , *et al.* Yang-Lee Zeros for an Urn Model for the Separation of Sand[ J ]. Phys Rev Lett 2003 91 ( 16 ) :160602—160605.
- [ 9 ] Arndt P F , Dahmen S R , Hinrichsen H. Directed Percolation , Fractal Roots and the Lee-Yang Theorem[ J ]. Physica A , 2001 295( 1 ) :128—131
- [ 10 ] Ehrenfest P , Ehrenfest T. The Conceptual Foundations of the Statistical Approach in Mechanics[ M ]. New York : Dover Press ,1990.
- [ 11 ] Lipowski A , Droz M. Urn model of separation of sand[ J ]. Phys Rev E 2002 65( 3 ) :031307—031314.
- [ 12 ] Eggers J. Sand as Maxwell 's Demon[ J ]. Phys Rev Lett ,1999 , 83( 25 ) :5322—5325.
- [ 13 ] Shim G M , Park B Y , Lee H. Analytic study of the urn model for separation of sand[ J ]. Phys Rev E ,2003 ,67( 1 ) : 011301—011306.

[ 责任编辑 : 丁蓉 ]