



Объединенный институт ядерных исследований дубна

5-874

P17-90-267

Й.Г.Бранков, В.Б.Величков, В.Б.Приезжев

ФАЗОВЫЙ ПЕРЕХОД В МОДЕЛИ ДИМЕРОВ С ВЗАИМОДЕЙСТВИЕМ

Направлено в "Journal of Molecular Liquids"



## I. <u>Введение</u>

Проблема димеров относится к числу традиционных задач решеточной статистики /1/. Она формулируется как модель решеточного двухатомного газа, каждая молекула которого занимает пару смежных узлов регулярной решетки. Близкодействующие силн отталкивания препятствуют попаданию на один узел решетки более чем одной молекулы, а потенциал взаимодействия зависит от взаимного расположения молекул. Среди разнообразных димерных задач особое место занимает проблема перечисления всевозможных конфигураций плотно упакованных лимеров, когда все узли решетки покрити молекулами. Первое точное репенце такой задачи было получено Кастелейном /2/ и Фишером и Темперли /3/ для двумерной квадратной решетки. Впоследствии Фан и Ву/4/ показали, что с помощью димеров можно сформулировать общую модель свободных фермионов. Димерные представления оказались удобными, в частности. для формулировки модели Изинга /1/. Особенно широкое распространение эти представления получили при исследовании двумерных моделей биомембран <sup>/5,6/</sup>, в которых димерным конфигурациям сопоставляются цолимерные ценочки. В этом случае стерические ограничения на расположение димеров позволяют учесть эффекты исключенного объема в полимерной системе. Плотно упакованная система димеров обладает важной осбенностью: условия исключенного объема и полного заполнения решетки порождают дальнодействунщие корредящии между димерами. спалающие, вообще говоря, по степенному закону. Именно по этой причине модель димеров на квадратной решетке, не обладая фазовым переходом, представляет собой критическую точку модели Изинга /7/. Для вихода из критического состояния система димеров должна бить разбавлена либо мономерами, либо димерами другого сорта, если рассматривается сложная декорированная решетка, как это имеет место в димерном представлении модели Изинга.

Степенные корреляции в модели димеров позволяют сформулировать интересную проблему. Что произойдет, если в системе димеров, взаимодействующих посредством твердой сердцевины, включить дополнительное взаимодействие между соседними димерами? Впервые такая задача была поставлена в работе Хейлманна и Либа <sup>8</sup>, в которой было показано, что включение близкодействующего притяжения между параллельными димерами приводит к появлению фазового перехода в низкотемпературное ориентационно упорядоченное состояние. Доказав существование фазового перехода, Хейлманн и Либ оставили открытым вопрос о классе универсальности рассмотренных ими моделей. Между тем здесь мы сталки-

BURCHLIG GILL HICTUTYY and it accounted

Ваемся с необнчной ситуацией, когда корреляции вне точки фазового перехода убывают степенным образом, а не спадают экспоненциально, как это имеет место во всех известных моделях с близкодействующим. потенциалом. Изучение этой ситуации составляет основную цель данной работы.

Включение дополнительного взаимодействия выводит планарную задачу о димерах из класса точно решаемых моделей. Поэтому наш анализ будет основан не на аналитических решениях, а на численном моделировании методом Монте-Карло с помощью специального алгоритма. предложенного в работе /9/. В п. 2 сформулирована модель взаимодействуищих димеров и изложена процедура численного моделирования. Главная трудность состоит в неэргодичности алгоритма, генерирующего димерные конфигурации на решетке с периодическими граничными условиями. Во избежание этой трудности нами рассмотрены конечные решетки с открытнии границами. Предварительное исследование поведения теплоемкости как функции температуры для решеток размером 8 х 8, 10 х 10 и 14 х 14 проведено в работе /9/. Полученные результаты указывают на вероятное развитие фазового перехода в термодинамическом пределе. В п. 3 представлены новые данные для решеток больших размеров и приведены результаты их обработки на основе гипотезы конечноразмерного подобия. Раздел 4 посвящен краткому обсужлению.

### 2. Модель и алгоритм Монте-Карло

Рассмотрим квадратную решетку, состоящую из <sup>м</sup> строк и <sup>м</sup> столбцов, полностью покрытую димерами. Горизонтальному димеру принишем статистический вес <sub>x</sub>, вертикальному – вес <sub>y</sub>. Взаимодействие между димерами несколько отличается от вариантов, рассмотренных Хейлманном и Либом <sup>/8/</sup>. Мы будем считать взаимодействующими только димерн, расположенные на противоположных сторонах элементарного квадрата. Каждой паре взаимодействующих димеров, вне зависимости от их ориентации, мы дополнительно сопоставим болыцмановский вес е<sup>K</sup>. Задача, как обычно, состоит в вычислении статистической суммы

$$Z(K) = \sum_{C} x^{n(C)} y^{m(C)} e^{KN(C)} , \qquad (1)$$

где n(C), m(C) – числа горизонтальных и вертикальных димеров в конфигурации C, N(C) – число взаимодействующих пар, а суммирование производится по всем допустимым димерным конфигурациям. Рассмотрим произвольную плотную упаковку димеров C на данной решетке. Легко доказать, что в случае решетки со свободными границами всегда найдется пара взаимодействующих горизонтальных или вертикальных ди-

меров. Если число взаимодействующих пар N(C) > 1 . вноерем случайным образом одну из них. Повернем выбранную пару на  $\pi/2$ превращая горизонтальную пару в вертикальную или, наоборот, вертикальную в горизонтальную. Мн получим другую конфигурацию С. в которой имеется, вообще говоря, другое число взаимодействующих пар N(C') . Совершая эту процедуру многократно, мы получим последовательность димерных конфигураций. Теперь мы должны позаботиться о том, чтобы алгоритм порождал неприводимую случайную цепь конфигураций с гиоосовским стационарным распределением. Построим граф G , узлами которого являются все возможные конфигурации С., С., ..., С. плотно упакованных димеров. Две вершины С. и с графа будем считать связанными ребром, если возможен переход из С, в С, путем вращения одной пари взаимодействующих диме-N(C) - число таких пар в конфигурации C, ∈ G. ров. Пусть Тогда степень вершины с, (число инцидентных ей ребер) будет равна N(C) . Действие алгоритма Монте-Карио можно теперь представить как случайное блуждание по графу G с переходними вероятностями р, между вершинами С, С, Для того M чтобы обеспечить равновесное гиббсовское распределение вероятностөй

$$\pi_1^{(eq)}(K) = \exp[KN(C_1)] / \sum \exp[KN(C)]$$
(2)

для посещения вершин <sup>С</sup>1,...,<sup>С</sup>L графа G , переходные вероятности <sub>Р, можно</sub> определить из уравнения детального баланса

$$\pi_{1}^{(eq)}p_{1} = \pi_{1}^{(eq)}p_{1}^{(eq)}$$
(3)

При отсутствии потенциала взаимодействия между димерами к =0,  $\pi_1^{(eq)}$  (0) - равномерное распределение, и решение уравнения (3) имеет простой вид

$$P_{ij}(0) = \begin{cases} \tilde{P}_{ij}, & N(C_i) \ge N(C_j); \\ \tilde{P}_{ij}N(C_i)/N(C_j), & N(C_i) \le N(C_j), \\ \end{cases}$$
(4)

где  $\tilde{P}_{ij} = 1/N(C_i)$ , если вершины  $C_i$  и  $C_j$  графа Gсмежны, и  $\tilde{P}_{ij} = 0$  для несмежных вершин. В общем случае конечного взаимодействия между димерами уравнение детального баланса имеет решение /9/

$$p_{ij}(K) = \begin{cases} \tilde{p}_{ij} \exp\{K[N(C_j) - N(C_i)]\}, \ N(C_i) \ge N(C_j), \\\\ \tilde{p}_{ij}N(C_i)/N(C_j), \ N(C_i) \le N(C_j). \end{cases}$$

(5)

Тик как число димерных конфигураций на конечной решетке конечно, то эргодичность алгоритма эквивалентна связности графа *G* и апериодичности случайного блуждания на нем. Легко увидеть, что при наличии периодических граничных условий граф *G* распадается на несвязные компоненты. Например, можно предъявить димерные конфигурации, в которых нет ни одной пары димеров расположенных на сторонах одного элементарного квадрата. Во избежание трудностей, связанных с определением эргодического алгоритма, мы будем рассматривать решетки со свободными границами. В работе <sup>(9)</sup> доказана теорема, устанавливающая эргодичность данного алгоритма в этом случае.

Вичисления проводились на компьютере VAX8350. Были рассмотрены димерные покрытия на квадратных решетках размером  $L \times L$ , где L – четное число, принимающее значения от 8 до 40. Мы не интересовались эффектами анизотропии и положили равными активности вертикальных и горизонтальных ребер решетки. Монте-Карло шаг на один узел определялся как последовательность в среднем из  $L^2$  попыток поворота случайно вноираемых пар взаимодействующих димеров. Из числа всех попыток совершались только те повороты, которые удовлетворяли критерию Метрополиса. Для того чтобы обеспечить достаточно представительную вноорку при разумном расходе машинного времени, для каждого значения параметра взаимодействия к обрабатывались статистически 5 х  $10^4$  конфигураций, следующие друг за другом через интервал в один Монте-Карло шаг на узел.

# 3. <u>Численные результаты и конечноразмерный скейлинговый</u> анализ

В модели димер-димерного взаимодействия, рассмотренной в п.2, теплоемкость пропорциональна флуктуациям числа пар взаимодействующих димеров N(C). Внчисление N(C) для каждой конфигурации Cнеобходимо также для реализации вероятностей перехода (5). Для решетки  $L \times L$  удельная теплоемкость на один димер  $c_L(K)$  имеет вид

$$c_{L}(K) = \frac{2K^{2}}{L^{2}} \left\{ M_{L}^{-1} \sum_{i=1}^{L} N^{2}(C_{i}) - \left[ M_{L}^{-1} \sum_{i=1}^{L} N(C_{i}) \right]^{2} \right\},$$
(6)

где <sup>н</sup> – число всех Монте-Карло шагов. Для оценки дисперсии N(C) в правой части (6) используется описанный выше алгоритм

Монте-Карло, см. также /9/. Зависимость полученных численных опенок для с, (К) от параметра взаимодействия К показана на рис. І. при разных значениях L. Видно, что существует явно выраженная тенценция к сужению пика теплоемкости с ростом L . причем его высота увеличивается, а положение смещается в сторону бодее высоких температур (меньших значений к). Естественно попытать-СЯ ОПИСАТЬ ЭТО ПОВЕДЕНИЕ В РАМКАХ ГИПОТЕЗЫ КОНЕЧНОРАЗМЕРНОГО ПОЛОБИЯ для систем в окрестности критической точки. В нашем случае. однако. неизвестен вид особенности удельной теплоемкости бесконечной систе-МЫ С\_(К) как функции температуры. Поэтому необходимо рассмотреть два основных варианта: степенной и логарифмической особенности. Если  $C_m(K)$  имеет степенную особенность вида  $|K-K|^{-\alpha}$ ,  $\alpha > 0$ , то согласно гипотезе конечноразмерного подобия для пвумерных систем со свободными границами /10/ асимптотика C (K) при больших L имеет вид

$$c_{L}(K) = a^{2}L^{\alpha/\nu}X_{\alpha}(atL^{1/\nu}) + \sum_{k=0}^{2}L^{-k}\psi_{k}(t) + o(L^{-2}), \qquad (7)$$

где  $t = (\kappa_{c} - \kappa)/\kappa_{c}$ ,  $\kappa_{c}$  — предполагаемое критическое значение параметра  $\kappa$ ;  $\alpha$  и  $\nu$  — критические показатели для теплоемкости и корреляционной длины, соответственно; а-метрический коэффициент;  $\psi_{k}(t)$ , k = 0, 1, 2, - некоторые регулярные при t = 0 функции. Для того чтобы в пределе  $L \rightarrow \infty$  при фиксированном  $t \neq 0$  выражение (7) воспроизводило термодинамический результат, универсальная функция подобия  $x'_{\alpha}(\tau)$  при  $|\tau| \rightarrow \infty$  должна иметь асимитотическое разложение

$$X_{\alpha}(\tau) = y_{2}|\tau|^{-\alpha} + y_{1}|\tau|^{-\alpha/2-1} + y_{0}\tau^{-2} + \dots, \qquad (8)$$

где <sup>у</sup>о<sup>, у</sup>1 и <sup>у</sup>2 – универсальные коэффициенты.

В альтернативном случае логарифмической особенности предельной теплоемкости  $c_{\omega}(\kappa)$  мы принимаем для  $c_{L}(\kappa)$  асими тотическое разложение

$$c_{L}(K) = 2a^{2}q_{0}\ln(aL^{1/\nu}) + a^{2}X_{0}(aL^{1/\nu}) + \sum_{k=0}^{\infty} L^{-k} \psi_{k}(t) + o(L^{-2}) , \qquad (9)$$

где  $q_0 > 0$  – универсальная константа, а функция подобия  $x_0(\tau)$ имеет при  $\tau \rightarrow \pm \infty$  асимптотическое поведение

$$X_0(\tau) \simeq -2q_0 \ln|\tau| + C_{\pm}$$
(10)



Удельная теплоемкость  $c_{L}(K)$  как функцая параметра взаимодействия K для решетки  $L \times L$  размером  $L = I2(\Box)$ , I6(\*),  $20(\times)$ ,  $28(\blacksquare)$  и 40(+).



Параболическая аппроксимация для  $C_{L}(K)$  в окрестности максимума при  $K = K_{L}^{max}$  для L = 20.

с некоторыми универсальными амплитудами C<sub>±</sub>. Гипотеза (9) отличается от предсказания Привмана и Рудника/II/ тем, что учитнвает вклады от свободной границы, и тем, что аргумент функции подобия  $X_0(\tau)$  выбран в более общем виде  $\tau = atL^{1/\nu}$ , допускащем нарушение гиперскейлинга. Для определения положения максимума теплоемкосс, (К) полученные численные данные в его окрестности аппрокти симировались параболой, как показано на рис 2. для ... L = 20. Значения  $c_{L}(K_{L}^{max})$  в точке максимума  $K = K^{\max}$ для больших L хорошо согласуются с логарифмическим законом (9), значений см. рис. З. Положение максимума К с ростом L стремится к предельному значению  $\kappa_c = I,77$  - точке фазового перехода бесконечной системы. Закон убывания к\_\_\_\_\_ подбирался, сог.ласно (9), в виде bL-1/v . Наилучшее согласие с численными данными получено при значении  $1/\nu = 2,5 \pm 0,5$ , см. рис. 4. Неопределенность 1/и обязана кроме статистической ошибки еще и граничным эффектам: мы получаем различные оценки для 1/v , уменьшающиеся по величине при последовательном отбрасывании точек для малых решеток с L = 8,10,12 . Размеры исследованных решеток и точность определения положения максимума теплоемкости с (К) пока недостаточны для разделения вкладов от ведущего члена в асимитоти- $K_{,}^{max}-K$ ческом поведении смещения и от поправок к скейлингу.

## 4. Обсуждение

Единственной точно решаемой димерной моделью, имещей сходное поведение, является модель на гексагональной решетке с анизотропным распределением активностей ребер, введенная Кастелейном ( к -модель)<sup>777</sup>. В ней имеется фазовый переход при определенных значениях активностей ребер и степенное убывание корреляций вне критической точки в одном направлении, аналогичное поведению корреляций в нашей изотропной модели. Конечноразмерное подобие для теплоемкости к -модели изучалось в работе <sup>137</sup>, где было высказано предположение о существовании эффективной корреляционной длини, расходящейся в критической точке t = 0 как  $\xi \sim t^{-1/2}$  в одном направлении и как  $\xi_{\gamma} \sim t^{-1}$ . В другом. Корреляционная длина  $\xi_{\chi}$  соответствует направлению степенного убывания корреляций в к-модели, поэтому естественно предположить среднеполевое значение v = 1/2 и в модели, рассматриваемой здесь. Полученная нами оценка  $1/v = 2,5 \pm 0,5$  не исключает этой возможности.

Характер особенности теплоемкости в критической точке, напротив, различен в этих двух моделях. Корневая особенность  $c_{\infty}(K) \sim t^{-1/2}$ при  $T \to T^+$  в к- модели обусловлена специфическими возбуждениями основного состояния (замороженного при  $0 \le T < T$ ), которые

представляют собой доменные стенки длины порядка L . В нашей модели возбуждения, подобно двумерной модели Изинга, имеют вид ограниченных кластеров, рост которых приводит в точке перколяции к фазовому переходу. Именно поэтому полученный нами логарифмически закон для с. (К ах) согласуется с моделью Изинга, а не с к-молел

### Литература

1. E.W.Montroll, Lattice statistics. In: Applied Combinatorial Mathematics, edited by E.F.Beckenbach, John Wiley and Sons, New York, 1964.

2. P.W.Kasteleyn, Physica 27, 1209 (1961).

3. H.N.V.Temperley and M.E.Fisher, Phil. Mag. 6, 1061 (1961).

4. C.Fan and F.Y.Wu, Phys. Rev. B2, 723 (1970).

5. J.F.Nagle, J. Chem. Phys. 58, 252 (1973).

6. J.F.Nagle, Ann. Rev. Phys. Chem. 31, 157 (1980).

7. P.W.Kasteleyn, J. Math. Phys. 4, 287 (1963).

8. O.J.Heilmann and E.H.Lieb, J. Stat. Phys. 13, 461 (1975).

9. J.G.Brankov and R.A.Karamikhova, Physica 162A, 298 (1990).

10. V.Privman, Phys. Rev. B38, 9261 (1988).

11. V. Privman and J. Rudnick, J. Phys. A19, L1215 (1986).

12. J.Stephenson and M.E.Fisher, Phys. Rev. 132, 1411 (1963).

Рукопись поступила в издательский отдел

9

IЗ апреля 1990 года.

13. S.M.Bhattacharjee and J.F.Nagle, Phys. Rev. A31, 3199 (1985).

PEC. 4. Аппроксимация степенным законом  $K_1^{max} \simeq K_c + AL^{-1}$  $L = 14, 16, 20, 28, \pi 40$  co значением показателя  $1/\nu = 2, 5$ .

24 L

- 8

18

 $\omega \in L^{\ast}$ 

Логарифмическая аппроксимация для С. (К.

= 14, 16, 20, 28 m 40.

 $K_{L}^{max} = K_{c} + L^{-2.5}$ 

Рис. З.

max

при

0.52

0.5

0.48

0.45

0.44 0.42

0.4 0.38 0.36

0.34

0.32

0.3

0.28

2.04

2.02

1.98

1.96 1.94 1.92 1.9 1,99 1.86 1.84 1.92 1.8 1.78 1.76 1.74