

## ВЛИЯНИЕ УПРУГИХ ДЕФОРМАЦИЙ НА КРИТИЧЕСКОЕ ПОВЕДЕНИЕ НЕУПОРЯДОЧЕННЫХ СИСТЕМ С ЭФФЕКТАМИ ДАЛЬНОДЕЙСТВИЯ

*С. В. Белим\**

*Омский государственный университет  
644077, Омск, Россия*

Поступила в редакцию 25 июня 2003 г.

Осуществлено теоретико-полевое описание поведения слабонеупорядоченных упруго-изотропных сжимаемых систем с эффектами дальнего действия непосредственно в трехмерном пространстве при различных значениях параметра дальнего действия. В двухпетлевом приближении с применением техники суммирования Паде–Бореля проведен анализ ренормгрупповых уравнений и выделены фиксированные точки, соответствующие критическому и трикритическому поведению систем. Показано, что упругие деформации приводят к смене режима как критического, так и трикритического поведения неупорядоченных сжимаемых систем с эффектами дальнего действия. Получены критические индексы, характеризующие систему в критической и трикритической областях.

PACS: 64.60.-i

Влияние эффектов дальнего действия, описываемого на больших расстояниях степенным законом  $1/r^{-D-a}$ , было исследовано аналитически в рамках  $\epsilon$ -разложения [1–3] и численно методом Монте-Карло [4–6] для двумерных и одномерных систем и показало существенность влияния эффектов дальнего действия на критическое поведение изинговских систем для значений параметра  $a < 2$ . Исследование непосредственно в трехмерном пространстве в двухпетлевом приближении [7] подтвердило предсказание  $\epsilon$ -разложения для однородных систем с дальним действием.

При структурных фазовых переходах с отсутствием пьезоэффекта в парафазе упругие деформации играют роль вторичного параметра порядка, флуктуации которого в большинстве случаев не являются критическими [8, 9]. В связи с тем, что в критической области основной вклад в стрикционные эффекты дает зависимость обменного интеграла от расстояния, в дальнейшем рассматриваются лишь упруго-изотропные системы.

Как показано в работах [10, 11], взаимодействие флуктуаций параметра порядка с упругими дефор-

мациями может приводить как к смене режима критического поведения, так и к появлению на фазовой диаграмме трикритических точек и критических точек четвертого порядка. Введение в систему замороженных точечных примесей приводит как к изменению режима критического поведения, так и к исчезновению мультикритических точек [12]. Исследование влияния замороженных дефектов структуры на спиновые системы с дальним действием, проведенное в работе [13], показало увеличение граничного значения параметра дальнего действия, при котором происходит переход к среднеполевому характеру критического поведения. Влияние упругих деформаций на однородные системы с дальним действием также приводит к смене режима критического поведения [14]. В связи с этим представляет интерес описание совместного влияния дефектов структуры и упругих деформаций на системы с дальним действием.

В данной работе проводится описание критического поведения неупорядоченных сжимаемых систем с учетом эффектов дальнего действия непосредственно в трехмерном пространстве при различных значениях параметра дальнего действия  $a$ .

Гамильтониан неупорядоченной модели Изинга с учетом упругих деформаций и эффектов дальнего дей-

\*E-mail: belim@univer.omsk.su

ствия может быть записан в виде

$$\begin{aligned}
 H_0 = & \frac{1}{2} \int d^D q (\tau_0 + q^a) S_q S_{-q} + \frac{1}{2} \int d^D q \Delta \tau_q S_q S_{-q} + \\
 & + u_0 \int d^D q S_{q1} S_{q2} S_{q3} S_{-q1-q2-q3} + \\
 & + a_3 \int d^D q y_{q1} S_{q2} S_{-q1-q2} + \\
 & + \frac{a_3^{(0)}}{\Omega} y_0 \int d^D q S_q S_{-q} + \frac{1}{2} a_1 \int d^D q y_q y_{-q} + \\
 & + \frac{1}{2} \frac{a_1^{(0)}}{\Omega} y_0^2 + \int d^D q h_q y_q + \frac{h_0}{\Omega} y_0, \quad (1)
 \end{aligned}$$

где  $S_q$  — параметр порядка,  $u_0$  — положительная константа,  $\tau_0 \sim |T - T_c|/T_c$ ,  $T_c$  — температура фазового перехода,  $a$  — параметр дальнего действия,  $\Delta \tau_q$  — случайное поле примесей типа случайной температуры,  $a_1, a_2$  — константы упругости кристалла,  $a_3$  — параметр квадратичной стрикции. Взаимодействие примесей с нефлуктуирующим параметром порядка

$$y(x) = \sum_{\alpha=1}^3 u_{\alpha\alpha}(x),$$

где  $u_{\alpha\beta}$  — тензор деформаций, задается величиной  $h_q$  — случайным полем, термодинамически сопряженным  $u_{\alpha\alpha}(x)$ . В уравнении (1) проведено интегрирование по слагаемым, зависящим от нефлуктуирующих переменных, не взаимодействующих с параметром порядка  $S_q$ , а также выделены слагаемые  $y_0$ , описывающие однородные деформации. Как показано в работе [8], такое разделение необходимо, так как неоднородные деформации  $y_q$  отвечают за обмен акустическими фононами и приводят к эффектам дальнего действия, которые отсутствуют при однородных деформациях.

При малой концентрации примесей распределение случайных полей  $\Delta \tau_q, h_q, h_0$  можно считать гауссовым и задать функцией

$$\begin{aligned}
 P[\Delta \tau, h, h_0] = & A \exp \left[ -\frac{1}{8b_1} \int \Delta \tau_q^2 d^D q - \right. \\
 & - \frac{1}{8b_2} \int h_q^2 d^D q - \frac{1}{8b_3} \int h_0 d^D q - \\
 & \left. - \frac{1}{4b_4} \int \Delta \tau_q h_q d^D q - \frac{1}{4b_5} \int \Delta \tau_q h_0 d^D q \right], \quad (2)
 \end{aligned}$$

где  $A$  — нормировочная константа, а  $b_i$  — положительные константы, пропорциональные концентрации замороженных дефектов структуры.

Применяя репличную процедуру для усреднения по случайным полям, задаваемым замороженными дефектами структуры, получим эффективный гамильтониан системы:

$$\begin{aligned}
 H_R = & \frac{1}{2} \int d^D q (\tau_0 + q^a) \sum_{a=1}^m S_q^a S_{-q}^a - \\
 & - \frac{\delta_0}{2} \sum_{a,b=1}^m \int d^D q (S_{q1}^a S_{q2}^a) (S_{q3}^b S_{-q1-q2-q3}^b) + \\
 & + u_0 \sum_{a=1}^m \int d^D q S_{q1}^a S_{q2}^a S_{q3}^a S_{-q1-q2-q3}^a + \\
 & + g_0 \sum_{a=1}^m \int d^D q y_{q1}^a S_{q2}^a S_{-q1-q2}^a + \\
 & + \frac{g_0^{(0)}}{\Omega} \sum_{a=1}^m y_0^a \int d^D q S_q^a S_{-q}^a + \frac{1}{2} \lambda \int d^D q y_q y_{-q} + \\
 & + \frac{1}{2} \frac{\lambda_0}{\Omega} y_0^2. \quad (3)
 \end{aligned}$$

Здесь введены положительные константы  $\delta_0, g_0, g_0^{(0)}, \lambda, \lambda_0$ , выражаемые через константы  $a_i, b_i$ . Свойства исходной системы могут быть получены в пределе числа реплик (образов)  $m \rightarrow 0$ .

Определим эффективный гамильтониан системы, зависящий только от сильно флуктуирующего параметра порядка  $S$ , следующим образом:

$$\exp\{-H[S]\} = B \int \exp\{-H_R[S, y]\} \prod dy_q. \quad (4)$$

Если эксперимент осуществляется при постоянном объеме, то  $y_0$  является константой, интегрирование в (4) проводится только по неоднородным деформациям, а однородные деформации не вносят вклада в эффективный гамильтониан. При постоянном давлении в гамильтониан добавляется слагаемое  $P\Omega$ , объем представляется в терминах компонент тензора деформации в виде

$$\Omega = \Omega_0 \left[ 1 + \sum_{\alpha=1}^3 u_{\alpha\alpha} + \sum_{\alpha \neq \beta} u_{\alpha\alpha} u_{\beta\beta} + O(u^3) \right] \quad (5)$$

и интегрирование в (4) осуществляется также и по однородным деформациям. Как отмечено в [15], учет в (5) квадратичных слагаемых может оказаться важным в случае высоких давлений и кристаллов с большими стрикционными эффектами. В результате

$$H = \frac{1}{2} \int d^D q (\tau_0 + q^a) \sum_{a=1}^m S_q^a S_{-q}^a + \left(u_0 - \frac{z_0}{2}\right) \sum_{a=1}^m \int d^D \{q_i\} S_{q_1}^a S_{q_2}^a S_{q_3}^a S_{-q_1-q_2-q_3}^a - \frac{\delta}{2} \sum_{a,b=1}^m \int d^D \{q_i\} (S_{q_1}^a S_{q_2}^a) (S_{q_3}^b S_{-q_1-q_2-q_3}^b) + \frac{1}{2\Omega} (z_0 - w_0) \sum_{a=1}^m \int d^D \{q_i\} (S_{q_1}^a S_{-q_1}^a) (S_{q_2}^a S_{-q_2}^a), \quad (6)$$

$$z_0 = g_0^2/\lambda, \quad w_0 = g_0^{(0)2}/\lambda_0.$$

Возникающий в гамильтониане эффективный параметр взаимодействия  $v_0 = u_0 - z_0/2$  за счет влияния стрикционных эффектов, определяемых параметром  $g_0$ , может принимать не только положительные, но и отрицательные значения. В результате данный гамильтониан описывает фазовые переходы как первого, так и второго рода. При  $v_0 = 0$  в системе реализуется трикритическое поведение. В свою очередь, эффективное взаимодействие в (6), определяемое разностью параметров  $z_0 - w_0$ , также может приводить к смене рода фазового перехода. Из данного вида эффективного гамильтониана следует воз-

можность появления критической точки более высокого порядка, в которой пересекаются трикритические кривые, при одновременном выполнении условий  $v_0 = 0, z_0 = w_0$  [16]. Следует отметить, что при трикритическом условии  $z_0 = w_0$  гамильтониан модели (6) изоморфен гамильтониану неупорядоченной модели Изинга с эффектами дальнего действия.

Проводя стандартную ренормгрупповую процедуру на основе техники фейнмановских диаграмм [17, 18] с пропагатором  $G(\mathbf{k}) = 1/(\tau + |\mathbf{k}|^a)$ , получаем выражения для функций  $\beta_v, \beta_\delta, \beta_z, \beta_w, \gamma_t$  и  $\gamma_\varphi$ , задающих дифференциальное уравнение ренормгруппы:

$$\begin{aligned} \beta_v &= -(4-D)v \left[ 1 - 36vJ_0 + 24\delta J_0 + 1728 \left( 2J_1 - J_0^2 - \frac{2}{9}G \right) v^2 - \right. \\ &\quad \left. - 2304 \left( 2J_1 - J_0^2 - \frac{1}{6}G \right) v\delta + 672 \left( 2J_1 - J_0^2 - \frac{2}{3}G \right) \delta^2 \right], \\ \beta_\delta &= -(4-D)\delta \left[ 1 - 24vJ_0 + 16\delta J_0 + 576 \left( 2J_1 - J_0^2 - \frac{2}{3}G \right) v^2 - \right. \\ &\quad \left. - 1152 \left( 2J_1 - J_0^2 - \frac{1}{3}G \right) v\delta + 352 \left( 2J_1 - J_0^2 - \frac{1}{22}G \right) \delta^2 \right], \\ \beta_z &= -(4-D)z \left[ 1 - 24vJ_0 - 2zJ_0 + 8\delta J_0 + 576 \left( 2J_1 - J_0^2 - \frac{2}{3}G \right) v^2 - \right. \\ &\quad \left. - 120 \left( 2J_1 - J_0^2 - \frac{8}{5}G \right) v\delta + 96 \left( 2J_1 - J_0^2 - \frac{2}{3}G \right) \delta^2 \right], \\ \beta_w &= -(4-D)w \left[ 1 - 24vJ_0 + 8\delta J_0 - 4zJ_0 + 2wJ_0 + 576 \left( 2J_1 - J_0^2 - \frac{2}{3}G \right) v^2 - \right. \\ &\quad \left. - 120 \left( 2J_1 - J_0^2 - \frac{8}{5}G \right) v\delta + 96 \left( 2J_1 - J_0^2 - \frac{2}{3}G \right) \delta^2 \right], \\ \gamma_t &= (4-D) \left[ -12vJ_0 + 4\delta J_0 - 2zJ_0 + 2wJ_0 + 288 \left( 2J_1 - J_0^2 - \frac{1}{3}G \right) v^2 - \right. \\ &\quad \left. - 288 \left( 2J_1 - J_0^2 - \frac{2}{3}G \right) v\delta + 32 \left( 2J_1 - J_0^2 - \frac{1}{2}G \right) \delta^2 \right], \\ \gamma_\varphi &= (4-D)64G(3v^2 - 3v\delta + \delta^2), \\ J_1 &= \int \frac{d^D q d^D p}{(1 + |\mathbf{q}|^a)^2 (1 + |\mathbf{p}|^a) (1 + |q^2 + p^2 + 2\mathbf{p} \cdot \mathbf{q}|^{a/2})}, \\ J_0 &= \int \frac{d^D q}{(1 + |\mathbf{q}|^a)^2}, \\ G &= -\frac{\partial}{\partial |\mathbf{k}|^a} \int \frac{d^D q d^D p}{(1 + |q^2 + k^2 + 2\mathbf{k} \cdot \mathbf{q}|^a) (1 + |\mathbf{p}|^a) (1 + |q^2 + p^2 + 2\mathbf{p} \cdot \mathbf{q}|^{a/2})}. \end{aligned} \quad (7)$$

Введем новые эффективные вершины взаимодействия:

$$v_1 = \frac{v}{J_0}, \quad v_2 = \frac{\delta}{J_0}, \quad v_3 = \frac{z}{J_0}, \quad v_4 = \frac{w}{J_0}. \tag{8}$$

В результате приходим к следующему выражению для функций  $\beta_i$ ,  $\gamma_\varphi$  и  $\gamma_t$ :

$$\begin{aligned} \beta_1 &= -(4 - D) \left[ 1 - 36v_1 + 24v_2 + 1728 \left( 2\tilde{J}_1 - 1 - \frac{2}{9}\tilde{G} \right) v_1^2 - \right. \\ &\quad \left. - 2304 \left( 2\tilde{J}_1 - 1 - \frac{1}{6}\tilde{G} \right) v_1 v_2 + 672 \left( 2\tilde{J}_1 - 1 - \frac{2}{3}\tilde{G} \right) v_2^2 \right], \\ \beta_2 &= -(4 - D)\delta \left[ 1 - 24v_1 + 8v_2 + 576 \left( 2\tilde{J}_1 - 1 - \frac{2}{3}\tilde{G} \right) v_1^2 - \right. \\ &\quad \left. - 1152 \left( 2\tilde{J}_1 - 1 - \frac{1}{3}\tilde{G} \right) v_1 v_2 + 352 \left( 2\tilde{J}_1 - 1 - \frac{1}{22}\tilde{G} \right) v_2^2 \right], \\ \beta_3 &= -(4 - D)v_3 \left[ 1 - 24v_1 + 16v_2 - 2v_3 + 576 \left( 2\tilde{J}_1 - 1 - \frac{2}{3}\tilde{G} \right) v_1^2 - \right. \\ &\quad \left. - 120 \left( 2\tilde{J}_1 - 1 - \frac{8}{5}\tilde{G} \right) v_1 v_2 + 96 \left( 2\tilde{J}_1 - 1 - \frac{2}{3}\tilde{G} \right) v_2^2 \right], \\ \beta_4 &= -(4 - D)v_4 \left[ 1 - 24v_1 + 8v_2 - 4v_3 + 2v_4 + 576 \left( 2\tilde{J}_1 - 1 - \frac{2}{3}\tilde{G} \right) v_1^2 - \right. \\ &\quad \left. - 120 \left( 2\tilde{J}_1 - 1 - \frac{8}{5}\tilde{G} \right) v_1 v_2 + 96 \left( 2\tilde{J}_1 - 1 - \frac{2}{3}\tilde{G} \right) v_2^2 \right], \\ \gamma_t &= (4 - D) \left[ -12v_1 + 4v_2 - 2v_3 + 2v_4 + 288 \left( 2\tilde{J}_1 - 1 - \frac{1}{3}\tilde{G} \right) v_1^2 - \right. \\ &\quad \left. - 192 \left( 2\tilde{J}_1 - 1 - \frac{2}{3}\tilde{G} \right) v_1 v_2 + 32 \left( 2\tilde{J}_1 - 1 - \frac{1}{2}\tilde{G} \right) v_2^2 \right], \\ \gamma_\varphi &= (4 - D)64\tilde{G}(3v_1^2 - 3v_1 v_2 + v_2^2). \end{aligned} \tag{9}$$

Такое переопределение приобретает смысл при значениях  $a \leq D/2$ . При этом  $J_0$ ,  $J_1$ ,  $G$  становятся расходящимися функциями. Введя же параметр обрезания  $\Lambda$  и рассмотрев предел отношений

$$\begin{aligned} \frac{J_1}{J_0^2} &= \frac{\int_0^\Lambda \int_0^\Lambda d^D q d^D p / ((1 + |\mathbf{q}|^a)^2 (1 + |\mathbf{p}|^a) (1 + |q^2 + p^2 + 2\mathbf{p} \cdot \mathbf{q}|^a))}{\left[ \int_0^\Lambda d^D q / (1 + |\mathbf{q}|^a)^2 \right]^2}, \\ \frac{G}{J_0^2} &= \frac{-\partial / (\partial |\mathbf{k}|^a) \int_0^\Lambda \int_0^\Lambda d^D q d^D p / ((1 + |q^2 + k^2 + 2\mathbf{k} \cdot \mathbf{q}|^a) (1 + |\mathbf{p}|^a) (1 + |q^2 + p^2 + 2\mathbf{p} \cdot \mathbf{q}|^a))}{\left[ \int_0^\Lambda d^D q / (1 + |\mathbf{q}|^a)^2 \right]^2}, \end{aligned} \tag{10}$$

при  $\Lambda \rightarrow \infty$  получаем конечные выражения.

Значения интегралов находились численно. Для случая  $a \leq D/2$  строилась последовательность значений  $J_1/J_0^2$  и  $G/J_0^2$  при различных значениях  $\Lambda$  и аппроксимировалась на бесконечность.

Известно, что ряды теории возмущений являются асимптотическими, а вершины взаимодействия

флуктуаций параметров порядка во флуктуационной области достаточно велики, чтобы можно было непосредственно применять выражения (9). Поэтому с целью извлечения из полученных выражений нужной физической информации был применен обобщенный на четырехпараметрический случай метод Паде–Бореля. При этом прямое и обратное пре-

Значения фиксированных точек и собственных значений матрицы устойчивости (для комплексных собственных значений приведены только их действительные части)

№	$v_1^*$	$v_2^*$	$v_3^*$	$v_4^*$	$b_1$	$b_2$	$b_3$	$b_4$
$a = 1.8$								
1	0.064189	0.046878	0	0	0.626*	0.626*	-0.123	-0.123
2	0.064189	0.046878	0.066101	0	0.626*	0.626*	0.124	0.125
3	0.064189	0.046878	0.066101	0.066101	0.626*	0.626*	0.124	-0.124
$a = 1.9$								
4	0.066557	0.040818	0	0	0.559*	0.559*	-0.118	-0.118
5	0.066557	0.040818	0.065716	0	0.559*	0.559*	0.119	0.119
6	0.066557	0.040818	0.065716	0.065716	0.559*	0.559*	0.119	-0.119

образования Бореля имеют вид

$$\begin{aligned}
 f(v, \delta, z, w) &= \sum_{i_1, \dots, i_4} c_{i_1, \dots, i_4} v_1^{i_1} v_2^{i_2} v_3^{i_3} v_4^{i_4} = \\
 &= \int_0^\infty e^{-t} F(v_1 t, v_2 t, v_3 t, v_4 t) dt, \\
 F(v, \delta, z, w) &= \\
 &= \sum_{i_1, \dots, i_4} \frac{c_{i_1, \dots, i_4}}{(i_1 + \dots + i_4)!} v_1^{i_1} v_2^{i_2} v_3^{i_3} v_4^{i_4}.
 \end{aligned}
 \tag{11}$$

Для аналитического продолжения борелевского образа функции вводится ряд по вспомогательной переменной  $\theta$ :

$$\begin{aligned}
 \tilde{F}(v, \delta, z, w, \theta) &= \\
 &= \sum_{k=0}^\infty \theta^k \sum_{i_1, \dots, i_4} \frac{c_{i_1, \dots, i_4}}{k!} v_1^{i_1} v_2^{i_2} v_3^{i_3} v_4^{i_4} \delta_{i_1 + \dots + i_4, k},
 \end{aligned}
 \tag{12}$$

к которому применяется аппроксимация Паде [L/M] в точке  $\theta = 1$ . Данная методика была предложена и апробирована в работах [19–22] для описания критического поведения ряда систем, характеризующихся несколькими вершинами взаимодействия флуктуаций параметра порядка. Выявленное в [19–22] свойство сохранения симметрии системы в процессе применения паде-аппроксимант по переменной  $\theta$  становится существенным при описании многовершинных моделей. В двухпетлевом приближении для вычисления  $\beta$ -функций были использованы аппроксиманты [2/1].

Режим критического поведения полностью определяется устойчивыми неподвижными точками ренормгруппового преобразования, которые могут

быть найдены из условия равенства нулю  $\beta$ -функций:

$$\beta_i(v_1^*, v_2^*, v_3^*, v_4^*) = 0 \quad (i = 1, 2, 3, 4). \tag{13}$$

Требование устойчивости фиксированной точки сводится к условию положительности собственных значений  $b_i$  матрицы

$$B_{i,j} = \frac{\partial \beta_i(v_1^*, v_2^*, v_3^*, v_4^*)}{\partial v_j}. \tag{14}$$

Индекс  $\nu$ , характеризующий рост радиуса корреляции в окрестности критической точки ( $R_c \propto |T - T_c|^{-\nu}$ ) находится на основе соотношения

$$\nu = \frac{1}{2}(1 + \gamma_t)^{-1}.$$

Индекс Фишера  $\eta$ , описывающий поведение корреляционной функции в окрестности критической точки в пространстве волновых векторов ( $G \propto k^{2+\eta}$ ), определяется на основе скейлинговой функции  $\gamma_\varphi$ :  $\eta = \gamma_\varphi(v_1^*, v_2^*, v_3^*, v_4^*)$ . Значения остальных критических индексов могут быть определены на основе скейлинговых соотношений.

Устойчивые фиксированные точки ренормгруппового преобразования и собственные значения матрицы устойчивости в фиксированной точке для значений параметра  $a = 1.8$  и  $a = 1.9$  приведены в таблице. Как было показано в [13], для неупорядоченных систем устойчивые фиксированные точки в физической области ( $v_i^* > 0$ ) существуют лишь при значениях параметра дальнего действия  $a \geq 1.8$ . Для всех значений  $a < 1.8$  устойчивые точки трехмерных примесных систем характеризуются отрицательным значением вершины  $v_1^*$ .

Анализ критических точек и их устойчивости показывает, что критические фиксированные точки неупорядоченных систем с дальним действием (№ 1 и № 4) неустойчивы относительно влияния упругих деформаций. Критическое поведение неупорядоченных сжимаемых систем с дальним действием описывается своими фиксированными точками (№ 2 и № 5). На фазовой диаграмме вещества могут реализовываться трикритические точки, задаваемые фиксированными точками № 3 и № 6.

Расчет критических индексов для устойчивых фиксированных точек (№ 2 и № 5) дал следующие результаты:

$$\begin{aligned} a = 1.9, \quad \nu = 0.685, \quad \eta = 0.034, \\ a = 1.8, \quad \nu = 0.682, \quad \eta = 0.051. \end{aligned} \quad (15)$$

Для трикритических точек № 3 и № 6 критические индексы соответственно равны

$$\begin{aligned} a = 1.9, \quad \nu = 0.652, \quad \eta = 0.034, \\ a = 1.8, \quad \nu = 0.649, \quad \eta = 0.051. \end{aligned} \quad (16)$$

Таким образом, для трехмерных неупорядоченных изинговских систем с эффектами дальнего действия влияние упругих деформаций приводит к смене режима как критического, так и трикритического поведения.

## ЛИТЕРАТУРА

1. M. E. Fisher, S.-k. Ma, and B. G. Nickel, *Phys. Rev. Lett.* **29**, 917 (1972).
2. J. Honkonen, *J. Phys. A* **23**, 825 (1990).
3. E. Luijten and H. Mebingfeld, *Phys. Rev. Lett.* **86**, 5305 (2001).
4. E. Bayong and H. T. Diep, *Phys. Rev. B* **9**, 18, 11920 (1999).
5. E. Luijten, *Phys. Rev. E* **60**, 7558 (1999).
6. E. Luijten and H. W. J. Bloöte, *Phys. Rev. B* **56**, 8945 (1997).
7. С. В. Белим, *Письма в ЖЭТФ* **77**, 118 (2003).
8. А. И. Ларкин, С. А. Пикин, *ЖЭТФ* **56**, 1664 (1969).
9. D. J. Bergman and B. I. Halperin, *Phys. Rev. B* **13**, 4, 2145 (1976).
10. V. M. Laptev and Yu. N. Skryabin, *Phys. Stat. Sol. B* **91**, K143 (1979).
11. Y. N. Skryabin and A. V. Shchanov, *Phys. Lett. A* **234**, 147 (1997).
12. С. В. Белим, В. В. Прудников, *ФТТ* **45**, 1299 (2001).
13. С. В. Белим, *Письма в ЖЭТФ* **77**, 509 (2003).
14. С. В. Белим, *Письма в ЖЭТФ* **77**, 659 (2003).
15. M. A. de Maura, T. C. Lubensky, Y. Imry, and A. Aharony, *Phys. Rev. B* **13**, 2177 (1976).
16. Y. Imry, *Phys. Rev. Lett.* **33**, 1304 (1974).
17. D. Amit, *Field Theory, the Renormalization Group and Critical Phenomena*, New York, McGraw-Hill (1976).
18. J. Zinn-Justin, *Quantum Field Theory and Critical Phenomena*, Clarendon Press, Oxford (1989).
19. S. A. Antonenko and A. I. Sokolov, *Phys. Rev. B* **49**, 15901 (1994).
20. К. Б. Варнашев, А. И. Соколов, *ФТТ* **38**, 3665 (1996).
21. А. И. Соколов, К. Б. Варнашев, and А. И. Mudrov, *Int. J. Mod. Phys. B* **12**, 12/13, 1365 (1998).
22. А. И. Соколов and К. Б. Варнашев, *Phys. Rev. B* **59**, 8363 (1999).