

УДК 515.164:517.925:536.42

ОПИСАНИЕ ФЕНОМЕНОЛОГИЧЕСКИХ МОДЕЛЕЙ ФАЗОВЫХ ПЕРЕХОДОВ МЕТОДАМИ ТЕОРИИ КАТАСТРОФ

С. В. Павлов

(кафедра физики кристаллов)

На основе теорем теории катастроф показано, что феноменологически все фазовые переходы в системах с числом параметров порядка не больше трех описываются посредством одного из 15 классов функций, называемых *tip*-функциями.

Для феноменологического описания фазовых переходов (ФП) термодинамический потенциал раскладывается в ряд по степеням параметров порядка вблизи точки ФП и в разложении удерживаются члены, инвариантные относительно группы симметрии исходной фазы. Однако вопрос о том, сколько членов разложения необходимо и достаточно для адекватного описания ФП, как правило, остается неисследованным.

Теория катастроф (или теория особенностей) позволяет строго математически на основании ряда теорем определить число членов в разложении термодинамического потенциала, необходимых для точного описания ФП. В настоящей статье при помощи теории катастроф будет показано, что все феноменологические модели ФП в системах с числом параметров порядка не больше трех в окрестности точек ФП можно описать посредством одного из 15 классов функций, называемых *tip*-функциями.

Приведем краткие формулировки основных теорем теории катастроф и дадим сведения о терминологии, необходимые для дальнейшего изложения. Следует отметить, что иногда определения будут даваться в форме, понятной нематематикам, в ущерб математической строгости.

Пусть имеется физическая система, поведение которой описывается потенциальной функцией $U(x_i, \alpha_j)$, зависящей от n переменных x_i ($i = 1, \dots, n$) и m параметров α_j ($j = 1, \dots, m$), называемых управляющими параметрами. (Здесь и ниже под потенциалом и потенциальной функцией будет пониматься математический, т. е. безразмерный, потенциал.) Тогда если в некоторой точке $\{x_{i0}\}$ $\nabla U \neq 0$, то в некоторой окрестности этой точки возможна такая замена переменных:

$$y_i = y_i(x_1, \dots, x_n), \quad i = 1, \dots, n, \quad (1)$$

в результате которой функция U может быть приведена к виду $U = y_1 + \text{const}$ (теорема о неявной функции). Точка $\{x_{i0}\}$ называется не критической точкой функции U .

Если $\nabla U(x_{i0}) = 0$ и $\det \left\| \frac{\partial^2 U}{\partial x_i \partial x_j} \right\| \neq 0$, то в некоторой окрестности точки $\{x_{i0}\}$ заменой переменных (1) можно привести функцию U к виду $U = \sum_{i=1}^k y_i^2 - \sum_{j=k+1}^n y_j^2$ ($1 \leq k \leq n$) (лемма Морса). Точка $\{x_{i0}\}$ называется в этом случае невырожденной, изолированной или морсовской точкой функции U .

Если в точке $\{x_{i0}\}$ $\nabla U = 0$, $\det \left\| \frac{\partial^2 U}{\partial x_i \partial x_j} \right\| = 0$ и ранг матрицы устойчивости $\left\| \frac{\partial^2 U}{\partial x_i \partial x_j} \right\|$ равен r , то в окрестности этой точки функция U экви-

валентна функции вида $\sum_{i=1}^r \lambda_i (\alpha_1, \dots, \alpha_m) y_i^2 + f(y_{r+1}, \dots, y_n, \alpha_1, \dots, \alpha_m)$,

где $f(y_{r+1}, \dots, y_n, \alpha)$ — некоторая гладкая функция (лемма расщепления). Точка $\{x_{i0}\}$ в этом случае называется неизолированной, вырожденной или неморсовской критической точкой функции U . Число $k = (n-r)$ называется корангом функции f , а число управляющих параметров m называется ее коразмерностью.

Центральной теоремой теории катастроф является теорема Тома. Она опирается на сформулированные выше леммы и гласит следующее:

Функция $f(y_{r+1}, \dots, y_n, \alpha)$ коразмерности $m \leq 5$ и коранга $k \leq 2$, когда на f не наложены ограничения симметрии и другие, эквивалентна в окрестности вырожденной критической точки одной из функций, называемых элементарными катастрофами (табл. 1).

Таблица 1

Элементарные катастрофы Тома

Тип	k	m	Катастрофы
A_2	1	1	$x_1^3 + \alpha_1 x_1$
$A_{\pm 3}$	1	2	$\pm x_1^4 + \alpha_1 x_1^2 + \alpha_2 x_1$
A_4	1	3	$x_1^5 + \alpha_1 x_1^3 + \alpha_2 x_1^2 + \alpha_3 x_1$
$A_{\pm 5}$	1	4	$\pm x_1^6 + \alpha_1 x_1^4 + \alpha_2 x_1^3 + \alpha_3 x_1^2 + \alpha_4 x_1$
A_6	1	5	$x_1^7 + \alpha_1 x_1^5 + \alpha_2 x_1^4 + \alpha_3 x_1^3 + \alpha_4 x_1^2 + \alpha_5 x_1$
$D_{\pm 4}$	2	3	$x_1^2 x_2 \pm x_2^3 + \alpha_1 x_2^2 + \alpha_2 x_1 + \alpha_3 x_2$
D_5	2	4	$x_1^2 x_2 + x_2^4 + \alpha_1 x_1^2 + \alpha_2 x_2^2 + \alpha_3 x_1 + \alpha_4 x_2$
$D_{\pm 6}$	2	5	$x_1^2 x_2 \pm x_2^5 + \alpha_1 x_2^3 + \alpha_2 x_2^2 + \alpha_3 x_1^2 + \alpha_4 x_1 + \alpha_5 x_2$
$E_{\pm 6}$	2	5	$x_1^3 \pm x_2^4 + \alpha_1 x_1 x_2^2 + \alpha_2 x_2^2 + \alpha_3 x_1 x_2 + \alpha_4 x_1 + \alpha_5 x_2$

Классификация функций табл. 1 впервые дана Арнольдом [1]. Члены, не зависящие от управляющих параметров (они имеют самые высокие порядки в полиномах), называются ростками катастрофы, остальные члены, зависящие от управляющих параметров, называются деформацией катастрофы. Еще раз подчеркнем, что приведенные выше теоремы строго математически доказаны и справедливы для любой гладкой функции. В доступной форме они изложены в монографиях Постона и Стюарта [2] и Гилмора [3].

Легко видеть, что для термодинамической потенциальной функции вырожденная неморсовская точка минимума является точкой ФП, а невырожденная — точкой равновесия. Следовательно, в случае ФП зада-

Классификация мин-функций [4]. Здесь всюду $B_k = b_0 + \dots + b_k x_2^k$, $C_k = c_0 + \dots + c_k x_2^k$, $r, p, q \in \mathbb{N}$

Тип	μ	Росток	Ограничения	m
A_{2s-1}	0	x_1^{2s}	$s \geq 2$	$2s - 2$
$X_{1,0}$	1	$x_1^4 + B_0 x_1^2 x_2^2 + x_2^4$	$b_0 > -2, b_0 \neq 2$	7
$X_{1,2r}$	1	$x_1^4 + x_1^2 x_2^2 + B_0 x_2^{4+2r}$	$b_0 > 0$	$7 + 2r$
$Y_{2r,2q}$	1	$x_1^{4+2r} + B_0 x_1^2 x_2^2 + x_2^{4+2q}$	$b_0 > 0$	$7 + 2r + 2q$
$Y_{r,r}^+$	1	$(x_1^2 + x_2^2)^2 + B_0 x_2^{4+r}$	$b_0 \neq 0$	$7 + 2r$
$W_{1,0}$	2	$x_1^4 + B_1 x_1^2 x_2^2 + x_2^6$	$b_0^2 < 4$	12
$W_{1,2q}^\#$	2	$(x_1^2 + x_2^2)^2 + B_1 x_1^2 x_2^2 + x_2^4$	$b_0(-1)^q < 0$	$12 + 2q$
$W_{p,0}$	$3p - 1$	$x_1^4 + B_{2p-1} x_1^2 x_2^{2p+1} + C_{p-2} x_1^3 x_2^{p+2} + x_2^{4p+2}$	$b_0^2 < 4, p \geq 2$	$9p + 3$
$W_{p,2q}^\#$	$3p - 1$	$(x_1^2 + x_2^2)^2 + B_{2p-1} x_1^2 x_2^{2p+q+1} + C_{p-2} x_1^3 x_2^{3p+q+2}$	$b_0(-1)^q < 0, p \geq 2$	$9p + 3 + 2q$
$X_{p,2r}$	$3p - 2$	$x_1^4 + B_{p-2} x_1^3 x_2^2 + x_1^2 x_2^{2p} + C_{2p-3} x_2^{4p+2r}$	$b_0^2 < 4, c_0 > 0$	$9p - 2 + 2r$

Тип	μ	Росток	Ограничения	m
$X_{p,0}$	$3p-2$	$x_1^4 + B_{2p-2}x_1^{2p} + C_{p-2}x_1^{3p} + x_2^{4p}$	$x_1^4 + b_0x_1^2 + c_0x_1 + 1$ не имеет действительных корней $p \geq 2,$ $ b_0^2 - 4 + c_0 \neq 0$	$9p-2$
$Y_{2r,2r}^p$	$3p-2$	$x_1^2(x_1 + x_2^p) + B_{2p-2}x_1^{2(p+r)} + C_{p-2}x_1^{4p+2r}$	$c_0 > 0, p \geq 2$	$9p-2+4r$
$Y_{2r,q}^p$	$3p-2$	$x_1^2(x_1 + x_2^p)^2 + B_{p-2}x_1^{2p+q} + C_{2p-2}x_1^{4p+2r}$	$c_0 > 0, r > q, p \geq 2$	$9p-2+2r+4$
$Y_{r,r}^{p+}$	$3p-2$	$(x_1^2 + x_2^{2p})^2 + P(x_1, x_2)^{3p+r}$ P — либо $B_{p-2}x_1 + C_{2p-2}x_2^p$, либо $B_{2p-2}x_1 + C_{p-2}x_2^p$	$b_0^2 + c_0^2 \neq 0, p \geq 0$	$9p-2+2r$
V_0''	10	$x_1^4 + x_2^4 + x_3^4 + \sum_{i=1}^m x_i^m$ $\bar{m} = m_1, m_2, m_3, \sum m_i \geq 4, 0 \leq m_i \leq 2$		16

ча сводится к следующему. Известно число управляющих параметров термодинамической системы m и число параметров порядка k . Зная m и k , выбираем из табл. 1 соответствующую катастрофу, которая, как гарантирует теорема Тома, адекватно описывает поведение системы в окрестности точки ФП, т. е. в окрестности вырожденной точки минимума.

На самом деле из всех перечисленных в табл. 1 катастроф только A_{+3} и A_{+5} имеют вырожденные критические точки минимума. Остальные элементарные катастрофы содержат только максимумы и седловые точки. Кроме того, на систему, как правило, наложены ограничения симметрии, которые не позволяют использовать теорему Тома. Следовательно, для описания ФП, в частности для систем с двумя параметрами порядка, необходимо использовать катастрофы коразмерности больше пяти.

Классификация катастроф высшей коразмерности, называемых также особенностями, проведена Арнольдом [1]. Но эта классификация в комплексной области в общем случае не совпадает с классификацией в вещественной области. С другой стороны, многие функции катастроф в классификации Арнольда описывают точки максимума и седла и поэтому для исследования ФП не подходят. Для моделей ФП необходимы вещественные функции катастрофы, имеющие вырожденные точки минимума. Классификация ростков таких функций для одной, двух и трех переменных проведена Васильевым в работе [4]. Это так называемые *min-функции*.

Таким образом, мы подошли к основному положению данной работы: на основании общих теорем теории катастроф и теорем работы [4] можно утверждать, что все феноменологические модели ФП, содержащие не более трех параметров порядка, описываются одной из *min-функций*, приведенных в табл. 2.

Ростки *min-функций* корангов 2 и 3 содержат параметры, неустрашимые гладкой заменой переменных. Эти параметры называются модулями. Модальность *min-функций* представлена в табл. 2 числом μ . Ростки элементарных катастроф модулей не содержат (см. табл. 1) и называются простыми ростками. Ростки с одним модулем называются унимодальными, с двумя — бимодальными.

В табл. 3 представлены универсальные деформации некоторых *min-функций*. Они рассчитаны стандартными методами теории катастроф [2, 3].

Теория катастроф неосознанно давно применялась в различных областях физики. Много примеров такого применения приведено Арнольдом в работе [5]. Катастрофу A_{+3} , называемую катастрофой сборки [2, 3], для анализа ФП 2-го рода использовал Ландау [6], *min-функцию* $X_{1,0}$, которая называется катастрофой двойной сборки [3], в 1954 году предложил Девоншир [7] в качестве модели ФП в сегнетовой соли. Эта же *min-функция* успешно использовалась для описания анти-сегнетоэлектрических ФП [8]. Гуфан и др. в ряде работ по исследованию структурных ФП использовали *min-функции* $X_{1,0}$ [9, 10], $X_{1,2}$ [10, 11], $Y_{2,4}$ [11]. Те же функции встречаются в качестве феноменологических моделей ФП и в монографии Изюмова и Сыромятникова [12].

В заключение приведем пример выбора *min-функции* для феноменологической модели пропионатов. Как известно [13], эти кристаллы испытывают последовательно при понижении температуры ФП 2-го и 1-го рода, причем последний переход в дикальцийсвинцепропионате происходит со сменой знака спонтанной поляризации. По-видимому, такое обычное явление можно описать в рамках модели двух полярных подре-

Универсальные деформации унимодальных и бимодальных \min -функций

Тип	Универсальная деформация
$X_{1,0}$	$\alpha_1 x_1 + \alpha_2 x_2 + \alpha_3 x_1^2 + \alpha_4 x_1 x_2 + \alpha_5 x_2^2 + \alpha_6 x_1^2 x_2 + \alpha_7 x_1 x_2^2$
$X_{1,2r}$	$\alpha_1 x_1 + \alpha_2 x_2 + \alpha_3 x_1^2 + \alpha_4 x_1 x_2 + \alpha_5 x_2^2 + \alpha_6 x_2^3 + \dots + \alpha_{7+2r} x_2^{2(r+1)}$
$Y_{r,r}^{1+}$	$\alpha_1 x_1 + \alpha_2 x_2 + \alpha_3 x_1^2 + \alpha_4 x_1 x_2 + \alpha_5 x_2^2 + \alpha_6 x_1^2 x_2 + \alpha_7 x_1 x_2^2 + \alpha_8 x_2^3 + \alpha_9 x_1 x_2^3 +$ $+ \alpha_{10} x_2^4 + \alpha_{11} x_1 x_2^4 + \dots + \alpha_{7+2r-1} x_1 x_2^{2+r} + \alpha_{7+2r} x_2^{2+r}$
$W_{1,0}$	$\alpha_1 x_1 + \alpha_2 x_2 + \alpha_3 x_1^2 + \alpha_4 x_1 x_2 + \alpha_5 x_2^2 + \alpha_6 x_1^2 x_2 + \alpha_7 x_1 x_2^2 + \alpha_8 x_2^3 + \alpha_9 x_1^2 x_2^2 +$ $+ \alpha_{10} x_2^4 + \alpha_{11} x_1 x_2^3 + \alpha_{12} x_1 x_2^4$

шетоков. В работе [14] для описания ФП в пропионатах используется модель с двумя параметрами порядка, которыми являются поляризации подрешеток, их взаимодействие описывает член $x_1 x_2^3$. Действительно, для описания смены знака поляризации необходимо, чтобы потенциал имел члены, нечетные по каждому параметру порядка в отдельности, но инвариантные относительно замены $x_1 \rightarrow -x_1$ и $x_2 \rightarrow -x_2$.

Однако модель, приведенная в [14], описывает лишь ФП 1-го рода. Неполное описание ФП в пропионатах обусловлено произволом в обрыве ряда разложения по степеням параметров порядка. На самом деле, как следует из табл. 2 и 3, простой \min -функцией, которая может наиболее полно описать ФП в пропионатах, является функция $Y_{2,2}^{1+}$. К сожалению, критерия выбора модели для какого-либо конкретного случая пока нет, и для модели можно также выбрать $W_{1,0}$ и $W_{1,2q}^{\#}$, но остановимся на $Y_{2,2}^{1+}$ как наиболее простой. Тогда, учитывая инвариантность относительно замены $x_1 \rightarrow -x_1$ и $x_2 \rightarrow -x_2$, имеем

$$V = (x_1^2 + x_2^2)^2 + b_0 x_2^6 + a_1 x_1^2 + a_2 x_2^2 + a_3 x_1 x_2^3 + a_4 x_2^4. \quad (2)$$

Модель (2) имеет три устойчивые фазы: 1) $x_1=0, x_2=0$; 2) $x_1 \neq 0, x_2=0$; 3) $x_1 \neq 0, x_2 \neq 0$, причем переход 1 \rightarrow 2 является ФП 2-го рода, а 2 \rightarrow 3 — 1-го рода. Равновесное значение параметров порядка в фазе 3 описывается алгебраическим уравнением 12-й степени, но качественный анализ этого уравнения показывает, что переход 2 \rightarrow 3 может происходить как со сменой, так и без смены знака параметров порядка, т. е. при различных значениях управляющих параметров модель (2) должна адекватно описывать оба ФП в семействе пропионатов.

Автор выражает глубокую благодарность К. Н. Баранскому, Н. Д. Гавриловой и В. А. Копцику за ценные советы и замечания, сделанные в ходе написания статьи.

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

- [1] Арнольд В. И. // Успехи матем. наук. 1975. 30, № 5. С. 3. [2] Постон Т., Стюарт И. Теория катастроф и ее приложения. М., 1980. [3] Гилмор Р. Прикладная теория катастроф: В 2 кн. М., 1984. [4] Васильев В. А. // Функциональный анализ и его приложения. 1977. 11, № 3. С. 1. [5] Арнольд В. И. // Итоги науки и техники. Сер. Современные проблемы математики. Фундаментальные направления. М.,

1985. Т. 5. С. 219. [6] Ландау Л. Д., Лифшиц Е. М. Статистическая физика. М., 1976. [7] Devonshire A. F.//Adv. in Phys. 1954. 3, N 10. P. 86. [8] Блинц Р., Жекш Б. Сегнетоэлектрики и антисегнетоэлектрики. Динамика решетки. М., 1975. [9] Гуфан Ю. М., Торгашев В. И.//ФТТ. 1980. 22, № 6. С. 1629. [10] Гуфан Ю. М., Кутьин Е. И., Лорман В. Л., Сидоренко Е. М.//ФТТ. 1987. 29, № 3. С. 756. [11] Гуфан Ю. М., Ларин Е. С.//ФТТ. 1987. 29, № 1. С. 8. [12] Изюмов Ю. А., Сыромятников В. Н. Фазовые переходы и симметрия кристаллов. М., 1984. [13] Чобот Г. М., Варикаш В. М.//ДАН БССР. 1988. 32, № 3. С. 223. [14] Dvořák V., Ishibashi Y.//J. Phys. Soc. Jap. 1976. 41, N 2. P. 548.

Поступила в редакцию
28.11.88

ВЕСТН. МОСК. УН-ТА. СЕР. 3, ФИЗИКА. АСТРОНОМИЯ. 1990. Т. 31, № 1

УДК 538.566.5

КОЭФФИЦИЕНТ ПРОПУСКАНИЯ РАВНОМЕРНО ИЗОГНУТЫХ РЕНТГЕНОВСКИХ ВОЛНОВОДОВ В РЕЖИМЕ ШЕПЧУЩИХ МОД

В. А. Бушуев, М. Н. Оруджалиев, Р. Н. Кузьмин

(кафедра физики твердого тела)

На основе явления полного внешнего отражения проведен теоретический анализ коэффициента пропускания рентгеновских волноводов в зависимости от их длины, радиуса изгиба, расстояния между стенками и расходимости пучка. Показана возможность поворота рентгеновских пучков на углы до $10\text{--}20^\circ$ с эффективностью порядка 10% .

В последнее время значительно возрос интерес к исследованиям по транспортировке и изменению направления распространения пучков рентгеновского излучения с помощью явления полного внешнего отражения (ПВО). Явление ПВО заключается в резком возрастании коэффициента отражения $P_1 \approx 1$ при углах скольжения $\theta \leq \theta_c$, где $\theta_c = \sqrt{|\chi_r|}$ — критический угол ПВО, и обусловлено тем, что в рентгеновском диапазоне длин волн показатель преломления среды меньше единицы, поскольку действительная часть поляризуемости χ_r отрицательна. Для жесткого рентгеновского излучения с $\lambda \sim 1$ Å типичные значения θ_c составляют $5\text{--}15$ угл. мин.

Рентгеновский волновод с многократным ПВО впервые был реализован в работе [1]. В работах [2—6] показано, что транспортировка рентгеновского излучения вдоль прямых волноводов (полых стеклянных и металлических трубок с внутренним диаметром порядка $0,1\text{--}1$ см и длиной до нескольких метров) происходит без существенных потерь, что позволяет в десятки раз повысить плотность излучения на мишени, удаленной на некоторое расстояние от источника [5, 6].

Поворот рентгеновского пучка на несколько градусов экспериментально осуществлен при скользящих углах отражения от вогнутых цилиндрических зеркал [7] (см. также теоретические работы [8, 9]) и при транспортировке в тонких ($\sim 0,5$ мм) изогнутых капиллярах [6, 10]. В работе [11] впервые показана принципиальная возможность концентрации расходящегося характеристического излучения рентгеновской трубки с помощью системы капилляров или коаксиальных сферических зеркал, в результате которой интенсивность излучения обычных рентгеновских трубок на выходе ПВО-системы может стать сравнимой с интенсивностью мощных синхротронных источников.