

РОСТ ИГЛООБРАЗНОГО КРИСТАЛЛА ОКОЛО СТЕНКИ

Е.А.Бренер, Ю.Саито⁺¹⁾, Х.Мюллер-Крумбхаар^{*1)}, Д.Е.Темкин[∇]Институт физики твердого тела РАН,
142432 Черноголовка, Россия⁺ Department of Physics, Keio University,
223 Yokohama, Japan^{*} Institut für Festkörperforschung
D-52425 Jülich, Germany[∇] Институт металловедения и физики металлов
107005 Москва, Россия

Поступила в редакцию 6 января 1995 г.

Рассматривается рост двумерной иглы в переохлажденном расплаве вдоль теплоизолирующей стенки. Капиллярная длина d_0 считается изотропной. Предложена модель, в которой система разбивается на две части – "свободную", удаленную от стенки, и пристеночную. Первая описывается в модели пограничного слоя, а вторая – в приближении постоянства толщины зазора между стенкой и кристаллом. Сформулированы условия сшивания диффузионных полей и двух частей фронта кристаллизации. Эти условия определяют скорость роста v и толщину зазора δ в функции переохлаждения Δ : $v \simeq 0,4(D/d_0)\Delta^5$, $v\delta/D \simeq 0,8$.

Мы рассматриваем рост несимметричного дендрита, инициируемый влиянием теплоизолирующей стенки, вдоль которой он растет. Хорошо известно (см. обзоры [1, 2]), что при свободном росте симметричного дендрита отбор скорости и направления роста, а также характерного масштаба его острия определяются влиянием анизотропии поверхностного натяжения. В то же время при росте в канале такой отбор возможен за счет влияния стенок канала и в отсутствие указанной анизотропии [3]. Несимметричный дендрит (точнее "палец") был обнаружен при численном изучении роста двумерных кристаллов в канале [4]. При ширинах канала, превышающих некоторое критическое значение симметричный палец был неустойчив относительно расщепления острия. Это приводило вначале к образованию двух пальцев, а при последующем их конкурентном росте – к образованию несимметричного стационарно растущего пальца. В очень широких каналах существенно влияние только одной стенки. В этом случае численный анализ [5, 6] также выявил возможность стационарного роста несимметричного дендрита вдоль стенки при изотропном поверхностном натяжении. Скорость роста при этом не зависела от ширины канала.

Мы обсуждаем рост двумерного дендрита около стенки в переохлажденном однокомпонентном расплаве. Рост кристалла контролируется диффузией скрытой теплоты затвердевания. Обсуждается стационарный режим, при котором кристалл, находясь на некотором расстоянии от теплоизолирующей стенки, растет со скоростью v вдоль нее (см. рисунок). В системе координат, движущейся с этой скоростью вдоль оси z , стационарное диффузионное поле в расплаве подчиняется уравнению

$$\nabla^2 U + V \partial U / \partial z = 0. \quad (1)$$

¹⁾ Y.Saito, H.Müller-Krumbhaar.

Здесь U – разность температур, отсчитанная от температуры расплава вдали от кристалла и обезразмеренная величиной L/c , L – скрытая теплота кристаллизации, c – теплоемкость; $V = vd_0/D$ – безразмерная скорость роста, d_0 – капиллярная длина, предполагаемая изотропной, D – температуропроводность расплава; в уравнении (1) и в последующих уравнениях все длины измеряются в единицах d_0 . На теплоизолирующей стенке выполняется условие

$$(\partial U / \partial x)_{x=0} = 0. \quad (2)$$

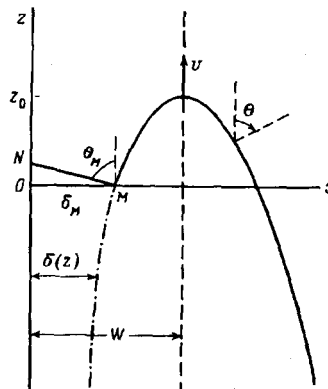
На межфазной границе поле U_i удовлетворяет условию равновесия Гиббса – Томсона:

$$U_i = \Delta - K \quad (3)$$

и выполняется условие теплового баланса

$$V \cos \theta = -\mathbf{n} \cdot \nabla U. \quad (4)$$

Здесь K – кривизна, обезразмеренная капиллярной длиной d_0 , Δ – безразмерное переохлаждение расплава, θ – угол между осью z и нормалью к границе n . Для простоты здесь рассматривается так называемая односторонняя модель [7].



Точное решение сформулированной проблемы отсутствует. Можно предполагать различные варианты этого решения. Один вариант: нет отбора и имеется непрерывный спектр решений, характеризуемый, например, зависимостью $V = V(\delta, \Delta)$ (δ – толщина прослойки расплава вдали от вершины иглы). Другой вариант: за счет влияния стенки осуществляется отбор так, что при заданном переохлаждении Δ имеются определенные значения скорости роста, $V = V(\Delta)$, и толщины прослойки, $\delta = \delta(\Delta)$. Мы полагаем, что реализуется последний вариант. Однако и в этом случае имеются две возможности: отбор происходит при любых переохлаждениях $\Delta > 0$ или только при переохлаждениях, больших некоторого критического, как это имеет место, например, при росте симметричного пальца в канале [3]. Модельное описание, предлагаемое ниже вместо точных уравнений (1)–(4), имеет целью прозондировать сформулированную задачу. Граница раздела и область расплава делятся на две

части – "свободную" (правее линии MN на рисунке), не учитывающую влияние стенки, и пристеночную (левее MN). Эти части описываются в рамках различных моделей и сшиваются.

Свободную часть границы раздела описываем на основе модели пограничного слоя [8] следующим уравнением [9]:

$$V(1 - U_i) \cos \theta - \frac{KU_i^2}{\cos^2 \theta} - 2\operatorname{tg} \theta \cdot KU_i \frac{dU_i}{d\theta} + \frac{K}{V} \frac{d}{d\theta} \left(\frac{KU_i}{\cos \theta} \frac{dU_i}{d\theta} \right) = 0, \quad \theta_M < \theta < \pi/2. \quad (5)$$

Здесь U_i задается уравнением (3). Профиль этой части границы можно найти путем численного интегрирования уравнения (5) от точки $\theta = \pi/2$, около которой имеем следующее разложение для K по $\cos \theta$:

$$K = V \frac{1 - \Delta}{\Delta^2} \cos^3 \theta + V^2 \frac{(1 - \Delta)(5\Delta - 4)}{\Delta^5} \cos^6 \theta + \dots \quad (6)$$

Граница считается свободной, пока расстояние до стенки, $-\delta(z)/\sin \theta$, больше эффективной ширины пограничного слоя, оцениваемой как $\Delta/V \cos \theta$. В точке окончания свободного участка, $\theta = \theta_M$, указанные величины равны. Поэтому

$$\operatorname{tg} \theta_M = -V\delta_M/\Delta. \quad (7)$$

Для приближенного описания *пристеночной области* воспользуемся тем, что граница раздела в этой области, $x = \delta(z)$, почти параллельна стенке, и сформулируем условия (3) и (4) не на фактической границе, а при $x = \delta_M$ (см. рисунок):

$$U(\delta_M, z) = \Delta, \quad V\delta'(z) = (\partial U/\partial x)_{x=\delta_M}. \quad (8)$$

Здесь мы пренебрегли вкладом кривизны в уравнении (3). Начало пристеночной области, совпадающее с концом свободной области, находится на линии MN (см. рисунок). Однако "начальное" распределение зададим не на этой линии, а на линии OM и примем его линейным:

$$U(x, 0) = \Delta x/\delta_M. \quad (9)$$

Это условие качественно отражает непрерывность диффузионных полей, которое должно выполняться на линии их сшивания MN . Из уравнений (1), (2) и (8), (9) получаем профиль границы раздела в виде

$$x = \delta(z) = \delta + \frac{4\Delta}{\pi V \delta_M} \sum_{n=1}^{\infty} (-1)^{n+1} \frac{\exp(s_n z)}{(2n - 1)s_n} \quad (z \leq 0), \quad (10)$$

где $\delta \equiv \delta(-\infty)$, $\delta_M \equiv \delta(0)$ и

$$s_n = -V/2 + [(V/2)^2 + \pi^2(2n - 1)^2/4\delta_M^2]^{1/2}. \quad (11)$$

Из уравнения (10) следует, что в точке сшивания $\operatorname{tg} \theta \equiv -1/\delta'(0)$ совпадает с $\operatorname{tg} \theta_M$ из условия (7). Таким образом, профиль (10) автоматически удовлетворяет условию непрерывности углов в точке сшивания.

Сформулируем еще два дополнительных условия сшивания. Сшивание диффузионных полей требует непрерывности этих полей и потоков (или первых производных от полей) на линии сшивания MN . Первое из этих условий уже выполнено. Вместо второго потребуем выполнения условия глобального баланса в полосе $0 < x < W$, параллельной теплоизолирующей стенке (на рисунке штриховая линия $x = W$ проходит через вершину иглы)

$$Q + V(W - \delta) = VW\Delta, \quad Q = \int_{z_0}^{\infty} \left(\frac{\partial U}{\partial x} \right)_{x=W} dz.$$

Здесь Q есть общий поток тепла в данную полосу из остальной области расплава. В модели пограничного слоя [8] этот поток оценивается как $Q = -[\Delta - K(0)]K(0)K'(0)/V$. Поэтому условие глобального баланса принимает вид

$$V \left\{ \int_{\theta_M}^0 \frac{\cos \theta d\theta}{K(\theta)} + \delta_M - \delta - \frac{\Delta \delta}{1 - \Delta} \right\} - \frac{\Delta - K(0)}{V(1 - \Delta)} K(0)K'(0) = 0. \quad (12)$$

Наконец, потребуем непрерывности кривизны профиля в точке сшивания

$$- \left[\frac{\delta''}{(1 + (\delta')^2)^{3/2}} \right]_{z=0} = K(\theta_M).$$

Учитывая выражения (10), (11) для $\delta(z)$, находим при $V\delta_M \ll \pi$

$$2\Delta/\pi V \delta_M^2 [1 + \Delta^2/(V\delta_M)^2]^{3/2} = K(\theta_M), \quad (13)$$

где

$$\delta_M = \delta + 8\Delta G/\pi^2 V, \quad (14)$$

$G = 0,916\dots$ – постоянная Каталана.

Уравнение (5) совместно с (7) и (12)–(14) определяет скорость роста иглы V и толщину зазора δ между ней и стенкой в функции переохлаждения Δ . Эти зависимости определялись численно. При фиксированном Δ задавались пробные значения V и δ . Из уравнений (7) и (14) находились величины θ_M и δ_M . Уравнение (5) интегрировалось с учетом разложения (6) от $\theta = \pi/2$ и находились величины $K(0)$, $K(\theta_M)$ и др., входящие в уравнения (12) и (13). Последние два уравнения использовались для определения V и δ при заданном Δ . Численные результаты при малых Δ описываются соотношениями

$$V \simeq 0,4\Delta^5, \quad \delta \simeq 2\Delta^{-5} \quad V\delta \simeq 0,8. \quad (15)$$

Удаленный от стенки хвост дендрита описывается при этом уравнением параболы $K(\theta) = (V/\Delta^2) \cos^3 \theta$ с радиусом острия $\rho \equiv 1/K(0) \simeq 2,5\Delta^{-3}$.

Таким образом, рассмотренная модель дает для скорости роста дендрита вдоль стенки такую же зависимость от переохлаждения, $v \sim (D/d_0)\Delta^5$, какую модель пограничного слоя дает для свободного дендрита [9] (напомним, что в строгой теории скорость свободного дендрита пропорциональна Δ^4 [1,2]). Имеется, однако, и принципиальное различие. Скорость свободного дендрита зависит от анизотропии поверхностного натяжения и обращается в нуль в

изотропном случае [1, 2, 9], тогда как дендрит около стенки растет с конечной скоростью и при изотропном поверхностном натяжении. В заключение подчеркнем, что проблема роста несимметричного дендрита, рассмотренная здесь в рамках грубой модели, требует дальнейшего изучения более тонкими аналитическими методами.

Эта работа частично финансировалась фирмой "Volkswagen" (I/70027) и Российским фондом фундаментальных исследований (93-02-2113).

-
1. D.Kessler, J.Koplik, and H.Levine, *Adv. Phys.* **37**, 255 (1988).
 2. E.A.Brener and V.I.Melnikov, *Adv. Phys.* **40**, 53 (1991).
 3. Е.А.Бренер, М.Б.Гейликман, Д.Е.Темкин, *ЖЭТФ* **94**, 241 (1988).
 4. E.Brener, H.Müller-Krumbhaar, Y.Saito, and D.Temkin, *Phys. Rev. E* **47**, 1151 (1993).
 5. T.Ihle and H.Müller-Krumbhaar, *Phys. Rev. Lett.* **70**, 3083 (1993); T.Ihle and H.Müller-Krumbhaar, *Phys. Rev. E* **49**, 2972 (1994).
 6. R.Kupferman, D.A.Kessler, and E.Ben-Jacob, to be published.
 7. J.S.Langer, *Rev. Mod. Phys.* **52**, 1 (1980).
 8. E.Ben-Jacob, N.Goldenfeld, J.S.Langer, and G.Shon, *Phys. Rev. A* **29**, 330 (1984).
 9. J.S.Langer and D.C.Hong, *Phys. Rev. A* **34**, 1462 (1986).