

УДК 539.219

© 1990

## К ТЕОРИИ ВАКАНСИОННОГО РАСПУХАНИЯ МЕТАЛЛОВ П. ОБМЕННЫЕ ПОТОКИ ТОЧЕЧНЫХ ДЕФЕКТОВ НА ПОРУ И ДИСЛОКАЦИЮ

В. В. Слезов, П. Н. Остапчук

В рамках метода областей влияния вычислены потоки точечных дефектов на пору и дислокацию, обусловленные неоднородностью граничных условий на стоках. Полученные выражения сравниваются с аналогичными результатами в модели непосредственно внедренных стоков в скоростной теории распухания.

В предыдущей работе мы достаточно подробно изложили идейную сторону метода областей влияния [1, 2] применительно к теоретическому описанию вакансионного распухания чистых металлов и показали, как в рамках этого метода могут быть вычислены «радиационные» диффузионные потоки точечных дефектов (ТД) на поры и дислокации. При этом мы не учитываем эффект обмена ТД между различными макродефектами (МД), обусловленный неоднородными граничными условиями на стоках. Такое приближение справедливо при  $T \leq T_{\max}$ , где  $T_{\max}$  — температура максимума распухания, и нарушается при более высоких температурах. Поэтому для полноты картины, а также для последующего сопоставления с аналогичными выражениями скоростной теории [3-5] представляется целесообразным учесть и «обменную» часть потоков ТД. В этом и состоит основная цель данной работы.

Итак, после усреднения микроскопического диффузионного уравнения в окрестности выделенного стока по объему, представляющему собой «физическую точку», и по положению и размерам всех МД, кроме выделенного, мы приходим к приближенному диффузионному уравнению вида

$$-\omega \operatorname{div} \mathbf{j}_m^s(\mathbf{r}) + K\theta(\mathbf{R}_{0,m}^s - \mathbf{r}) - \left[ \frac{d\bar{C}_m}{dt} - K(1 - Q_0) + I_m(\mathbf{r}) \right] \theta(\mathbf{r} - \mathbf{R}_{0,m}^s) = 0,$$

$$C_m|_{\mathbf{r} \rightarrow \infty} = \bar{C}_m, (\mathbf{j}_m^s \mathbf{n}^s)|_{\mathbf{r} = \mathbf{r}^s} = -\frac{\gamma_m^s}{\omega} (C_m(\mathbf{r}) - C_m^s)|_{\mathbf{r} = \mathbf{r}^s},$$

$$\mathbf{j}_m^s(\mathbf{r}) = -\frac{D_m}{\omega} \nabla C_m - \frac{D_m C_m}{\omega} \nabla V_m^s. \quad (1)$$

Все обозначения стандартные:  $K$  — мощность источника, отличная от нуля вне МД;  $\omega$  — объем на атом матрицы;  $Q_0$  — полная объемная доля МД;  $\mathbf{R}_{0,m}^s$  — область влияния  $s$ -го стока для ТД  $m$ -го сорта ( $m=i, v$ ;  $v$  — вакансия;  $i$  — собственный междоузельный атом — СМА);  $\bar{C}_m$  — средняя по объему или по расположению и размерам всех без исключения МД концентрация ТД;  $\mathbf{j}_m^s(\mathbf{r})$  — плотность потока ТД в точке  $\mathbf{r}$  в окрестности выделенного стока  $s$  (точка  $\mathbf{r}$  является микроскопической внутри области влияния данного стока и макрокопической вне ее, т. е. в эффективной среде);  $I_m(\mathbf{r})$  — мощность любой точки эффективной среды как стока для ТД  $m$ -го сорта

$$I_m(r) = -\omega \int_0^{\infty} f(R, t) J_{R, m}^v(r) dR - \omega \rho_d J_{r_d, m}^d(r), \quad (2)$$

$J_m^{s, d}(r)$  — полный поток ТД на пору « $v$ » и дислокацию « $d$ » в эффективной среде выделенного стока, т. е. усредненный по положению всех МД, кроме выделенного;  $f(R, t)$  — функция распределения пор по размерам;  $\rho_d$  — плотность дислокаций;  $\gamma_m^s/\omega$  — скорость перехода ТД через единицу поверхности  $s$ -го стока ( $r=r^s$ );  $n^s$  — нормаль к этой поверхности;  $C_m^s$  — равновесная концентрация ТД у поверхности  $s$ -го стока  $C_m^s = C_m^{(e), s} \times \exp\{-V_m^s\}$ ;  $C_m^{(e)}$  — она же в отсутствие упругого взаимодействия ТД со стоком  $V_m^s$ .

Разделяя далее «радиационную»  $j_m^{(1), s}$  и «обменную»  $j_m^{(0), s}$  части потока, а также учитывая, что  $j_m^{(1), s}$  отлична от нуля только в области влияния данного стока, для  $j_m^{(0), s}$  из (1) получаем

$$-\omega \operatorname{div} j_m^{(0), s}(r) - \left[ \frac{d\bar{C}_m}{dt} - K(1 - Q_0) + I_m \{j_m^{(1), v, d}(r)\} + I_m \{j_m^{(0), v, d}(r)\} \right] \theta(r - R_{0, m}^s) = 0, \\ C_m^{(0)}|_{r \rightarrow \infty} = \bar{C}_m - C_m^*, \quad (j_m^{(0), s} n^s)|_{r=r^s} = -\frac{\gamma_m^s}{\omega} (C_m^{(0)}(r) - C_m^s)|_{r=r^s}. \quad (3)$$

В (1), (3) мы формально оставили плотность потока в векторной форме, учитывая, что упругое взаимодействие ТД с макродефектом в общем случае может быть не изотропным. А так как граница области влияния выделенного стока определяется, согласно [1, 2], уравнением

$$(j_m^{(1), s} n_{0, m}^s)|_{r=R_{0, m}^s} = 0$$

( $n_{0, m}^s$  — нормаль к границе области влияния выделенного стока), то, вообще говоря, ее форма не должна копировать границу стока. Это означает, что в общем случае диффузионная задача (1), (3) не может быть одномеризована. Для упрощения будем предполагать, что реальное взаимодействие все же можно заменить модельным изотропным. Тогда задача эффективно одномеризуется, а ее симметрия для хаотического распределения стоков в среднем определяется геометрией конкретного стока. Заметим также, что  $C_m^*$ , как и  $R_{0, m}^s$ , полностью определяются по «радиационной» части потока, поэтому в данной задаче они считаются известными. Однако неизвестной является  $I_m \{j_m^{(0), v, d}(r)\}$ . Дело в том, что в  $I_m$  (2) фигурируют величины, собственно, и подлежащие определению —  $j_m^{(0), v, d}$ . Поэтому, чтобы замкнуть диффузионную задачу (3), надо, исходя из физических соображений, угадать качественный вид искомого потока, подставить в  $I_m$ , решить (3) и результат верифицировать. Все дальнейшие выкладки, как и для «радиационной» компоненты  $j_m^{(1), v, d}$ , будем проводить в изотропном приближении. Поскольку «обменная» часть потока  $j_m^{(0), v, d}$ , по определению, не зависит от источника  $K$ , то соответствующие потоки на стоки  $j_m^{(0), v, d}(r)$  в эффективной среде выделенного МД можно искать в виде разложения по отклонению химического потенциала ТД в любой точке от его значения на границе стока  $s$ . Тогда с точностью до первого исчезающего члена имеем

$$j_m^{(0), v, d}(r) = -\frac{D_m}{\omega} \varphi_m^{s, d} \left( C_m^{(0)}(r) e^{V_m^s(r)} - \left\{ C_m^{(0)}(r) e^{V_m^s(r)} \right\} \Big|_{r=R, r_d} \right), \quad (4)$$

$\varphi_m^{s, d}$  — пока формальный коэффициент пропорциональности, который может зависеть от характеристик конкретного стока и подлежит самосогласованному определению. Напомним, что (4) — это плотность потока на сток в эффективной среде, усредненная по положению всех МД, кроме выделенного (отсюда кстати зависимость от  $r$ , т. е. расстояния от центра выделенного МД до «физической» точки, которой принадлежит сток  $s$  (4)).

Поэтому, доусреднив (4) по положению выделенного  $s$ -го МД (зависимость от  $r$  при этом исчезает), мы получим плотность потока на сток, не зависящую от его положения относительно других стоков, т. е. искомую величину

$$j_m^{(0), v, d} = -\frac{D_m}{\omega} \varphi_m^{v, d} \left( \left\{ C_m^{(0)}(r) e^{V_m^s(r)} \right\} \Big|_{r \rightarrow \infty} - \left\{ C_m^{(0)}(r) e^{V_m^{v, d}(r)} \right\} \Big|_{r=R, r_d} \right) =$$

$$= -\frac{D_m}{\omega} \varphi_m^{v, d} \left( \bar{C}_m - C_m^* - \left\{ C_m^{(0)}(r) e^{V_m^{v, d}(r)} \right\} \Big|_{r=R, r_d} \right). \quad (5)$$

Или с учетом граничного условия (3)

$$j_m^{(0), s} = -\frac{D_m}{\omega} \frac{\bar{C}_m - C_m^* - C_m^{(s), s}}{[\varphi_m^s]^{-1} + D_m \exp\{V_m^s(r^s)\}/\gamma_m^s}. \quad (6)$$

Таким образом, нам остается указать процедуру определения  $\varphi_m^s$  и выписать окончательные выражения для  $j_m^{(0), s}$ . Для этого (4) с учетом (5) удобно представить в виде

$$j_m^{(0), v, d}(r) = j_m^{(0), v, d} - \frac{D_m}{\omega} \varphi_m^{v, d} \left( C_m^{(0)}(r) e^{V_m^s(r)} - \{\bar{C}_m - C_m^*\} \right).$$

Обратим внимание на следующий важный момент: во втором слагаемом выражение в круглых скобках одно и то же как для пор, так и для дислокаций в эффективной среде  $s$ -го стока. Это обстоятельство после подстановки  $j_m^{(0), v, d}(r)$  в  $I_m(r)$  дает возможность сформулировать замкнутую диффузионную задачу для  $C_m^{(0)}$

$$-\omega \operatorname{div} j_m^{(0), s}(r) - D_m \frac{C_m^{(0)}(r) e^{V_m^s(r)} - \{\bar{C}_m - C_m^*\}}{l_m^2} \Theta(r - R_{0, m}^s) =$$

$$= \left[ \frac{d\bar{C}_m}{dt} - K(1 - Q_0) + I_m \{j_m^{(1), v, d} + j_m^{(0), v, d}\} \right] \Theta(r - R_{0, m}^s), \quad (7)$$

$$C_m^{(0)}|_{r \rightarrow \infty} = \bar{C}_m - C_m^*, \quad j_m^{(0), s}|_{r=r^s} = -\frac{\gamma_m^s}{\omega} (C_m^{(0)}(r) - C_m^s)|_{r=r^s},$$

$$l_m^2 = \left[ 4\pi \int_0^\infty R^2 f(R, t) \varphi_m^v(R) dR + 2\pi r_d \rho_d \varphi_m^d \right], \quad (8)$$

решив которую, мы найдем явное выражение для  $j_m^{(0), s}$  и, сравнив с (6), определим  $\varphi_m^s$  через  $l_m$ . Подставив далее  $\varphi_m^s$  в (8), получим уравнение для  $l_m$  и тем самым полностью решим поставленную задачу.

Прежде чем решать (7), сделаем несколько замечаний. Во-первых, обратим внимание, что (7) имеет стационарное решение только при занулении правой части, играющей роль источника в безграничной среде  $r > > R_{0, m}^s$

$$\frac{d\bar{C}_m}{dt} = K(1 - Q_0) - I_m \{j_m^{(1), v, d} + j_m^{(0), v, d}\}. \quad (9)$$

Очевидно, (9) есть не что иное, как закон сохранения для ТД, получающийся в излагаемом методе автоматически, как требование существования решения диффузионной задачи (7). Во-вторых, вспоминая, что

$$j_m^{(1), v} = -\frac{K}{3\omega R^2} \{(R_{0, m}^s)^3 - R^3\}, \quad j_m^{(1), d} = -\frac{K}{2\omega r_d} \{(R_{0, m}^s)^2 - r_d^2\},$$

$$\frac{4\pi}{3} \int_0^\infty f(R, t) (R_{0, m}^s)^3 dR + \pi \rho_d (R_{0, m}^s)^2 = 1,$$

с учетом (2) из (9) получаем

$$d\bar{C}_m/dt = -I_m \{j_m^{(0), v, d}\},$$

$$I_m \{j_m^{(0), v, d}\} = 0, \quad (10)$$

откуда, в частности, следует, что, пренебрегая тепловыми ТД ( $C_m^{(0), v, d} \equiv 0$ ),  $C_m^* = \bar{C}$ ,  $C_m^{(0)}(r) = 0$  является решением (7), т. е. обмен между стоками отсутствует. В общем случае отличие  $C_m^*$  от  $\bar{C}_m$  пропорционально средней по всем стокам равновесной концентрации ТД  $m$ -го сорта. А теперь выпишем решения (7) для пор

$$j_m^{(0), v} = -\frac{D_m}{\omega R} \frac{\bar{C}_m - C_m^* - C_m^{(e), v}}{R \int_R^{R_{0,m}^v} e^{V_m^v(r)} \frac{dr}{r^2} + \frac{D_m e^{V_m^v(R)}}{\gamma_m^v R} + R \int_{R_{0,m}^v}^{\infty} \frac{r^2 \psi_m^v(r)}{l_m^2} dr},$$

$$\varphi_m^v = \left\{ R^2 \int_R^{R_{0,m}^v} e^{V_m^v(r)} \frac{dr}{r^2} + \frac{R^2}{\int_{R_{0,m}^v}^{\infty} \frac{r^2 \psi_m^v(r)}{l_m^2} dr} \right\}^{-1} \quad (11)$$

и дислокаций

$$j_m^{(0), d} = -\frac{D_m}{\omega r_d} \frac{\bar{C}_m - C_m^* - C_m^{(e), d}}{E_1\left(\frac{L_m}{R_{0,m}^d}\right) - E_1\left(\frac{L_m}{r_d}\right) + \frac{D_m e^{-L_m/r_d}}{\gamma_m^d r_d} + 1 \int_{R_{0,m}^d}^{\infty} \frac{r \psi_m^d(r)}{l_m^2} dr},$$

$$\varphi_m^d = \frac{1}{r_d} \left\{ E_1\left(\frac{L_m}{R_{0,m}^d}\right) - E_1\left(\frac{L_m}{r_d}\right) + \frac{1}{\int_{R_{0,m}^d}^{\infty} \frac{r \psi_m^d(r)}{l_m^2} dr} \right\}^{-1}. \quad (12)$$

Здесь  $E_1(x)$  — интегральная показательная функция; энергия упругого взаимодействия ТД с дислокацией взята в виде  $V_m^d(r) = -L_m/r$  ( $L_m = (1 + \nu)\mu b |\Omega_m| / 3\pi(1 - \nu)k_B T$ );  $\psi_m^d(r)$  удовлетворяет уравнению

$$\Delta \psi_m^{v, d} - e^{V_m^{v, d}(r)} \frac{\psi_m^{v, d}(r)}{l_m^2} - \nabla \psi_m^{v, d} \nabla V_m^{v, d} = 0,$$

$$\psi_m^{v, d} \Big|_{r=R_{0,m}^{v, d}} = 1, \quad \psi_m^{v, d} \Big|_{r \rightarrow \infty} = 0 \quad (13)$$

в сферической для пор и цилиндрической для дислокаций симметрии. Подставляя теперь  $\varphi_m^{v, d}$  в (8), получаем уравнение для  $l_m$

$$\frac{1}{l_m^2} = 4\pi \int_0^{\infty} \frac{R f(R, t) dR}{R \int_R^{R_{0,m}^v} e^{V_m^v(r)} \frac{dr}{r^2} + R \int_{R_{0,m}^v}^{\infty} \frac{r^2 \psi_m^v(r)}{l_m^2} dr} +$$

$$+ 2\pi r_d \left\{ E_1\left(\frac{L_m}{R_{0,m}^d}\right) - E_1\left(\frac{L_m}{r_d}\right) + \frac{1}{\int_{R_{0,m}^d}^{\infty} \frac{r \psi_m^d(r)}{l_m^2} dr} \right\}^{-1} \quad (14)$$

и тем самым полностью решаем поставленную задачу. Окончательное выражение для полного потока легко получить, складывая его «радиационную» и «обменную» составляющие с учетом явного выражения для  $C_m^*$ . Однако ввиду громоздкости приводить их нецелесообразно. Вместо этого мы рассмотрим более простые предельные случаи и попытаемся сопоста-

вить полученные результаты с аналогичными результатами скоростной теории. Во-первых, будем считать поры нейтральным стоком ( $V_m^v(r)=0$ ,  $\gamma_m^v \rightarrow \infty$ ). Тогда полный поток ТД на одиночную пору будет иметь вид

$$-\omega J_m^v(R) = D_m \bar{C}_m F^v(l_m) \left\{ 1 + \frac{K l_m^2}{D_m \bar{C}_m} g^v(l_m) \right\} - D_m C_m^{(\theta), v} F^v(l_m),$$

$$g^v(l_m) = \frac{R_{0, m}^v - R}{6 l_m^2 (1 + R_{0, m}^v / l_m)} \left\{ (R_{0, m}^v + R) \left( 3 + \frac{R_{0, m}^v}{l_m} \right) - 2 \frac{R^2}{l_m} \right\},$$

$$F^v(l_m) = 4\pi R (1 + R_{0, m}^v / l_m) / (1 + (R_{0, m}^v - R) / l_m).$$

А теперь формально устремим  $R_{0, m}^v \rightarrow R$ , что соответствует «embedding model» в терминах скоростной теории распухания. В результате получаем

$$-\omega J_m^v(R) = D_m \bar{C}_m F^v(l_m) - D_m C_m^{(\theta), v} F^v(l_m), \quad F^v(l_m) = 4\pi R (1 + R/l_m).$$

Если к тому же поры являются единственным стоком для ТД ( $\rho_d=0$ ), то  $l_m$  удовлетворяет уравнению

$$l_m^{-2} = \int_0^\infty 4\pi R (1 + R/l_m) f(R, t) dR,$$

и соответственно суммарный поток на все поры представим в виде

$$-\omega \int_0^\infty J_m^v(R) f(R, t) dR = D_m \bar{C}_m / l_m^2 - D_m C_m^{(\theta), v} / l_m^2.$$

Первое слагаемое — это то, что поглощается порами, т. е.  $D_m \bar{C}_m (k_m^v)^2$  в терминах [3, 5], а второе — то, что испускается, т. е.  $K_v$ . Таким образом, в данном случае  $l_m^{-2}$  — мощность пор как стока для ТД в эффективной среде. Если, например, распределение пор по размерам отсутствует, то для  $(k_m^v)^2 \equiv l_m^{-2}$  получаем обычное выражение [4]

$$(k_m^v)^2 = 4\pi N R (1 + k_m^v R).$$

Аналогично для дислокаций как единственного стока для ТД из (12)–(14) в предположении  $L_m \rightarrow 0$ ,  $R_{0, m}^d \rightarrow r_d$ ,  $\gamma_m^d \rightarrow \infty$  легко получить [4]

$$(k_m^d)^2 \equiv l_m^{-2} \simeq \frac{2\pi \rho_d}{\ln(2/k_m^d r_d)} \sim \frac{2\pi \rho_d}{\ln(1/\rho_d^{1/2} r_d)}.$$

Формальная аналогия с «embedding model» сохраняется в диффузионном пределе ( $\gamma_m^{v, d} \rightarrow \infty$ ) и для двух типов стоков. В этом случае уравнение для  $k_m^2 \equiv l_m^{-2}$  имеет вид

$$k_m^2 = (k_m^v)^2 + (k_m^d)^2,$$

$$(k_m^v)^2 = 4\pi \int_0^\infty \frac{R f(R, t) dR}{R / \int_R k_m^2 r^2 \psi_m^v(k_m) dr},$$

$$(k_m^d)^2 = 2\pi \rho_d \int_{r_d}^\infty k_m^2 r \psi_m^d(k_m) dr,$$

а  $\psi_m^{v, d}$  удовлетворяет уравнению (13). Однако с учетом граничной кинетики аналогия нарушается. И хотя по-прежнему полные потоки ТД на стоки могут быть представлены в виде двух слагаемых  $D_m \bar{C}_m (k_m^v)^2$ ,  $D_m C_m^{(\theta), v, d} (k_m^v, d)^2$ , однако уравнение вида  $k_m^2 = (k_m^v)^2 + (k_m^d)^2$  отсутствует. В данном случае  $k_m^{v, d}$  параметризованы величиной  $l_m$ , для которой имеется свое уравнение (14). Она имеет смысл радиуса экранировки диффузион-

ного взаимодействия (аналогично радиуса Дебая) и не зависит от граничной кинетики.

В заключение следует отметить, что рассмотренная выше аналогия между методом областей влияния и «embedding model» имеет чисто условный характер, поскольку предельный переход  $R_{0,m}^r, a \rightarrow R, r_a$  является незаконной операцией с точки зрения излагаемого подхода. Он соответствует стремлению объемной доли МД к единице, что выводит нас за рамки применимости приближения среднего поля. В общем же случае  $R_{0,m}^r, a \neq R, r_a$  и, согласно предлагаемой процедуре, определяется размером содержащегося в ней стока и средними характеристиками всего ансамбля в целом.

#### Список литературы

- [1] Косевич А. М., Саралидзе З. К., Слезов В. В. // ЖЭТФ. 1967. Т. 52. № 4. С. 1073—1080.
- [2] Слезов В. В. // ФТТ. 1989. Т. 31. № 8. С. 20—30.
- [3] Brailsford A. D., Bullough R. // J. Nucl. Mater. 1972. V. 44. P. 121—135.
- [4] Brailsford A. D., Bullough R., Hayns M. R. // J. Nucl. Mater. 1976. V. 60. P. 246—256.
- [5] Brailsford A. D., Bullough R. // Phil. Trans. Roy. Soc. 1981. V. 302A. N 1465. P. 87—137.

Харьковский физико-технический институт  
АН УССР

Поступило в Редакцию  
24 апреля 1990 г.