

- [4] Шуваев А. Т., Хельмер Б. Ю., Любезнова Т. А. // ПТЭ. 1988. № 3. С. 234—237.
 [5] Gubanov V. A., Erbudak M., Kurmaev E. Z. // Inorg. Chem. Lett. 1978. V. 14. P. 75—78.

Физико-технический институт
 им. А. Ф. Иоффе АН СССР
 Ленинград

Поступило в Редакцию
 9 ноября 1989 г.

УДК 538.913

© Физика твердого тела, том 32, № 6, 1990
 Solid State Physics, vol. 32, N 6, 1990

ПЕРКОЛЯЦИЯ ПО ПЛАКЕТАМ И РАЗРУШЕНИЕ ТВЕРДЫХ ТЕЛ

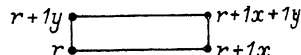
В. И. Марусяк, В. Е. Бойчук

Теоретическое исследование разрушения твердых тел под действием внешних сил имеет важное практическое значение и сопряжено с определенными трудностями модельного порядка. Начало разрушения означает появление [1] отдельных микротрещин в твердом теле. При дальнейшем развитии разрушения микротрещины объединяются в кластеры, и при появлении бесконечного кластера из микротрещин — макротрещины — происходит полное разрушение тела. Поэтому первый вопрос, который возникает в теории разрушения, — это при какой концентрации микротрещин возникает бесконечный кластер, т. е. происходит разрушение твердого тела. Ответу на этот вопрос и посвящена настоящая работа.

В работе [2] предложено описывать микротрещины плакетами, т. е. гранями элементарных ячеек. Поэтому, исходя из этой идеи, будем описывать процесс разрушения следующим образом. Пусть в кубической решетке, размеры элементарной ячейки которой равны размерам микротрещины, происходит диффузия некоторых частиц. Тогда, если в момент времени $t=0$ частица находилась в узле $n=0$, вероятность появления частицы в узле n и $t > 0$ обозначим через $G(n, t)$, которая является функцией Грина кинетического уравнения

$$\dot{G}(n, t) = \sum_j W_{nj} [G(j, t) - G(n, t)], \quad (1)$$

W_{nj} — вероятность перехода частицы в единицу времени из узла n в узел j учитываем переходы только между ближайшими соседями. Принимая далее, что образование микротрещины соответствует вырванному плакету, будем случайным образом вырывать связи, конфигурации которых совпадают с плакетами. Вырвать связь означает положить вероятность перехода $W_{nj}=0$ [3]. Мы должны учесть плакеты во всех трех плоскостях

XY, XZ, YZ . Для плакета в плоскости XY , например, 

мы должны положить $W_{r, r+1x} = W_{r, r+1y} = W_{r+1y, r+1y+1x} = W_{r+1x, r+1y+1x} = 0$. Аналогично для других плоскостей. После этого уравнение (1) примет вид (мы явно выписали только вклад от плакетов в плоскости XY)

$$G(n, t) = \sum_j W_{nj} [G(j, t) - G(n, t)] + \Delta_x^+ G(r, t) \Delta_x^+ \delta_{n, r} + \Delta_x^+ G(r, t) \Delta_y^+ \delta_{n, r} + \Delta_x^+ G(r+1x, t) \Delta_x^+ \delta_{n, r+1y} + \Delta_y^+ G(r+1x, t) \Delta_y^+ \delta_{n, r+1x}, \quad (2)$$

где мы прибавили и отняли слагаемые, отвечающие вырванным связям. Более удобно провести преобразование Лапласа и ввести функцию Грина идеальной решетки $G^0(n, t)$. Тогда

$$G(n, s) = G^0(n, s) - W \sum_r \{ \Delta_x^- G^0(n-r, s) \Delta_x^+ G(r, s) + \Delta_y^- G^0(n-r, s) \Delta_y^+ G(r, s) + \\ + \Delta_x^- G^0(n-r-1y, s) \Delta_x^+ G(r+1y, s) + \Delta_y^- G^0(n-r-1x, s) \Delta_y^+ G(r+1x, s) \}, \quad (3)$$

Δ_x^+ (Δ_x^-) — правая (левая) конечные разности

$$\Delta_x^\pm G(n) = \pm G(n \pm 1x) \mp G(n), \quad (4)$$

суммирование в (2), (3) проводится по всем вырванным плакетам.

Как видно из (3), функция Грина $G(n, s)$ выражается через значения этой же функции Грина только в точках разрыва. Образовав такие же выражения в левой части (3), получим относительно $\Delta_x^+ G(r)$ и других аналогичных величин систему линейных неоднородных уравнений. Тогда, если ввести обозначения

$$\sigma(r) = \begin{pmatrix} \Delta_x^+ G(r) \\ \Delta_y^+ G(r) \\ \Delta_x^+ G(r+1y) \\ \Delta_y^+ G(r+1x) \end{pmatrix}, \quad (5)$$

$$\Lambda(r) = (\Delta_x^- G(r), \Delta_y^- G(r), \Delta_x^- G(r+1y), \Delta_y^- G(r+1x)), \quad (6)$$

$$A(n-r) =$$

$$= \begin{pmatrix} \Delta_x^2 G(n-r) & \Delta_x^+ \Delta_y^- G(n-r) & \Delta_x^2 G(n-r-1y) & \Delta_x^+ \Delta_y^- G(n-r+1x) \\ \Delta_y^+ \Delta_x^- G(n-r) & \Delta_y^2 G(n-r) & \Delta_y^+ \Delta_x^- G(n-r+1y) & \Delta_y^2 G(n-r-1x) \\ \Delta_x^2 G(n-r+1y) & \Delta_x^+ \Delta_y^- G(n-r+1y) & \Delta_x^2 G(n-r) & \Delta_x^+ \Delta_y^- G(n-r-1x+1y) \\ \Delta_y^+ \Delta_x^- G(n-r+1x) & \Delta_y^2 G(n-r+1x) & \Delta_y^+ \Delta_x^- G(n-r-1y+1x) & \Delta_y^2 G(n-r) \end{pmatrix}, \quad (7)$$

запишем для σ уравнение

$$\sigma_p = \sigma_p^0 - W \sum_r A(p-r) \sigma_r. \quad (8)$$

Решая уравнение (8) итерациями и представляя полученный ряд в виде стандартной диаграммной техники [4], после перехода к Фурье-преобразованию и усреднения по положениям разрывов в одноцентровом приближении запишем для массового оператора вклад от дефектов в плоскости XU

$$M^{xy}(k) = \Lambda(k) [1 + A(0)]^{-1} \sigma(k) cW, \quad (9)$$

где $\Lambda(k)$, $\sigma(k)$ — Фурье-преобразования $\Lambda(r)$ и $\sigma(r)$; c — концентрация дефектов на один узел. Вычисление обратной матрицы $[1 + A(0)]^{-1}$ приводит к значению

$$[1 + A(0)]^{-1} = \begin{pmatrix} a-b & d & b \\ -b & a & d \\ d & b & a-b \\ b & d & -b & a \end{pmatrix}, \quad (10)$$

где $a=1.621$, $b=0.295$, $d=0.031$. После этого явное вычисление массового оператора M^{xy} дает

$$M^{xy} = 2Wc [2a (\cos k_x + \cos k_y - 1) + 2d (2 \cos k_x \cos k_y - \cos k_x - \cos k_y) + \\ + 4b (\cos k_x - 1) (\cos k_y - 1)]. \quad (11)$$

Совершенно аналогично можно выписать M^{xz} и M^{yz} . Тогда полный массовый оператор, как известно, в одноцентровом приближении от независимых взаимодействий равен сумме массовых операторов

$$M = M^{xy} + M^{xz} + M^{yz}. \quad (12)$$

Коэффициент диффузии связан с массовым оператором [3], вычисление дает при $s \rightarrow 0$

$$D_{xx} = 2W(1 - 4c(a+d)) = 2W(1 - 6.61c), \quad (13)$$

откуда видно, что при $c_{кр} = 0.15$ $D_{xx} = 0$, т. е. образуется бесконечный кластер из плакетов или макротрещина из микротрещин.

Для ориентированных веществ размеры микротрещины $a \sim 90 \text{ \AA}$ [1], тогда в пересчете на единицу объема

$$c'_{кр} = a^{-3} c_{кр} = 1.06 \cdot 10^{17} \text{ см}^{-3}.$$

Таким образом, при концентрации микротрещин $c'_{кр}$ произойдут образование макротрещины и разрушение твердого тела.

В работе [5] исследована структура бесконечных кластеров, которые возникают при электрическом пробое и растрескивании, для двумерных решеток. Процесс роста трещин численно моделируется на ЭВМ с помощью уравнения Лапласа

$$\nabla(G\nabla u) = 0, \quad (14)$$

где u — перемещение, G — модуль упругости.

Для двумерной решетки микротрещина моделируется связью между соседними узлами.

В рассмотренной нами работе в трехмерном случае микротрещина моделируется гранью, а кинетическое уравнение (1) переходит при $s \rightarrow 0$ в уравнение Лапласа (14).

Необходимо также отметить, что при растяжении вдоль оси Z вещество может стать анизотропным, т. е. $W_x = W_y > W_z$. В этом случае в матрицу $A(0)$ войдет еще функция от отношения W_x/W_z . Нетрудно заметить, что при учете анизотропии решетки критическая концентрация продольных микротрещин уменьшится, что приведет к уменьшению $c_{кр}$.

Список литературы

- [1] Тамуж В. П., Куксенко В. С. Микромеханика разрушения полимерных материалов. Рига, 1978. 294 с.
- [2] Приезжев В. Б., Терлецкий С. А. // ФТТ. 1989. Т. 31. № 4. С. 125—128.
- [3] Марусяк В. И., Фортуна В. В., Сильвеструк А. В. // УФЖ. 1987. Т. 32. № 5. С. 734—740.
- [4] Марусяк В. И., Фортуна В. В., Сильвеструк А. В. // УФЖ. 1989. Т. 34. № 4. С. 125—128.
- [5] Такаяси Х. // Фракталы в физике / Под ред. Я. Г. Синая и И. М. Халатникова. М.: Мир, 1988. С. 249—254.

Черновицкий

государственный университет

Поступило в Редакцию

5 июля 1989 г.

В окончательной редакции

21 ноября 1989 г.

АДСОРБЦИЯ ДИСПРОЗИЯ НА ГРАНИ (112) КРИСТАЛЛА МОЛИБДЕНА

Ф. М. Гончар, В. К. Медведев, Т. П. Смерека, Г. В. Бабкин

Взаимодействие адсорбированных атомов через электронную систему подложки, как показано в ряде работ [1-7], сильно зависит как от химической природы подложки, так и от электронной структуры адатомов. В частности, в работах [1, 2] обнаружено, что структурные превращения в пленках лантана на одноионных гранях W (112) и Mo (112) существенно отличаются. Это связывалось с различиями в косвенном взаимодействии адатомов La на указанных гранях, имеющих бороздчатую структуру,