УДК 548.24

РАСЧЕТ ПОЛЕЙ СМЕЩЕНИЙ И ДЕФОРМАЦИЙ У КЛИНОВИДНОГО ДВОЙНИКА НА ОСНОВАНИИ МЕЗОСКОПИЧЕСКОЙ ДИСЛОКАЦИОННОЙ МОДЕЛИ

Докт. физ.-мат. наук, проф. ВАСИЛЕВИЧ Ю. В., канд. физ.-мат. наук, доц. ОСТРИКОВ О. М.

Белорусский национальный технический университет

Развитие теории заклинившихся двойников оправдано тем, что на практике часто приходится иметь дело с двойникующимися материалами, предварительно обработанными давлением. В таких твердых телах уже сформирована система двойников, которые выступают в качестве статических концентраторов напряжений, оказывающих существенное влияние на физические свойства материала [1-3]. Целенаправленно изменять свойства двойникующихся материалов удобно при использовании теоретических расчетов, основанных на представлениях о дислокационной природе процесса двойникования [4].

На мезоскопическом уровне расстояние между двойникующими дислокациями нельзя считать пренебрежимо малым. Поэтому в математической модели двойников на этом уровне должен присутствовать параметр, определяющий данное расстояние. Напряжения, смещения и деформации в модели двойника рас-

сматриваемого уровня находятся в результате суммирования напряжений, смещений и деформаций, сформированных каждой из двойникующих дислокаций двойниковых границ [5].

На мезоскопическом уровне возможно не только рассмотрение микродвойников, но и изучение отдельных двойников длиной до десятых долей микрометра. Такие двойники характеризуют начальную стадию развития двойникования и в некоторых случаях могут рассматриваться как зародыши двойников.

Целью данной работы стал расчет на основании мезоскопической дислокационной моде-

ли смещений и деформаций у клиновидного двойника.

Постановка задачи. Представим клиновидный двойник формы, близкой к виду равнобедренного треугольника, состоящим из имеющего вид клина скопления двойникующих дислокаций с вектором Бюргерса **b** (рис. 1). Так как двойникующие дислокации являются частичными [6–8], их вектор Бюргерса можно разложить на две составляющие: винтовую **b**_в и краевую **b**_{кр}. Пусть краевая составляющая вектора Бюргерса направлена вдоль оси *OX* (рис. 1) вдоль положительного ее направления, а винтовая – перпендикулярно плоскости рис. 1 (вдоль оси *OZ*). Среду, в которой находятся дислокации, будем считать однородной и изотропной.



Рис. 1. Схема взаимного расположения дислокаций, их компонент вектора Бюргерса и декартовой системы координат для расчета полей напряжений и деформаций у клиновидного двойника

Проведем расчет на основании принципа суперпозиции смещений и компонент тензора деформаций, создаваемых такой совокупностью дислокаций. Для этого воспользуемся известными соотношениями для смещений у единичных краевых и винтовых дислокаций [6, 9]:

$$u_{x}^{d}(x,y) = \frac{b_{\kappa p}}{2\pi} \left[\arctan\left(\frac{y}{x}\right) + \frac{xy}{2(1-\nu)(x^{2}+y^{2})} \right];$$
$$u_{y}^{d}(x,y) = -\frac{b_{\kappa p}}{2\pi} \times \left[\frac{1-2\nu}{4(1-\nu)} \ln(x^{2}+y^{2}) + \frac{x^{2}-y^{2}}{4(1-\nu)(x^{2}+y^{2})} \right];$$
$$(1)$$
$$u_{z}^{d}(x,y) = \frac{b_{\mu}}{2\pi} \operatorname{arctg}\left(\frac{y}{x}\right).$$

Тогда на основании принципа суперпозиции [4–6, 9] смещения, возникающие вокруг рассматриваемого скопления дислокаций, в общем виде могут быть представлены как:

$$u_{i}(x, y) = \sum_{n} u_{i}^{OA}(x - nd, y + nh) + \sum_{m} u_{i}^{OB}(x - md, y - mh),$$
(2)

или

$$u_{x}(x,y) = \frac{b_{xp}}{2\pi} \left[\sum_{n=0}^{N} \left(\arctan\left(\frac{y+nh}{x-nd}\right) + \frac{(x-nd)(y+nh)}{2(1-v)[(x-nd)^{2}+(y+nh)^{2}]} \right) + \frac{(x-nd)(y+nh)}{2(1-v)[(x-nd)^{2}+(y+nh)^{2}]} \right] + \frac{\sum_{m=1}^{M} \left(\operatorname{arctg}\left(\frac{y-mh}{x-md}\right) + \frac{(x-md)(y-mh)}{2(1-v)[(x-md)^{2}+(y-mh)^{2}]} \right) \right];$$

$$u_{y}(x,y) = -\frac{b_{xp}}{2\pi} \left[\sum_{n=0}^{N} \left(\frac{1-2v}{4(1-v)} \ln((x-nd)^{2} + (y+nh)^{2}) + \frac{(x-nd)^{2}-(y+nh)^{2}}{4(1-v)((x-nd)^{2}+(y+nh)^{2})} \right) + (3) + \frac{\sum_{m=1}^{M} \left(\frac{1-2v}{4(1-v)} \ln((x-md)^{2}+(y-mh)^{2}) + \frac{(x-md)^{2}-(y-mh)^{2}}{4(1-v)((x-md)^{2}+(y-mh)^{2})} \right) \right];$$

 $u_{z}(x, y) = \frac{b_{\text{B}}}{2\pi} \times \left[\sum_{n=0}^{N} \operatorname{arctg}\left(\frac{y+nh}{x-nd}\right) + \sum_{m=1}^{M} \operatorname{arctg}\left(\frac{y-mh}{x-md}\right) \right].$

Результаты расчетов смещений представлены на рис. 2. Принимались следующие параметры расчетов: -15 < x < 15; -15 < y < 15 (мкм); N = 100; M = 99; d = 0,15 мкм; h = 0,05 мкм; v = 0,33. Без ущерба общности полученных результатов для исключения необходимости учета численных значений величин $b_{\rm kp}/2\pi$ и $b_{\rm B}/2\pi$ рассчитывались безразмерные распределения

$$\chi_i(x, y) = \frac{u_i(x, y)}{B_i},\tag{4}$$

имеющие аналогичный вид, что и распределения $u_i(x, y)$.



Вестник БНТУ, № 4, 2011

Рис. 2. Распределения: $a - \chi_x(x, y)$; $6 - \chi_y(x, y)$; $B - \chi_z(x, y)$ (аналогичный вид имеют распределения смещений $u_x(x, y), u_y(x, y), u_z(x, y)$

В (4) принималось: $B_x = b_{\kappa p}/2\pi$; $B_z = b_B/2\pi$.

Конфигурация распределения смещений u_x

и u_z имеет идентичный вид. Отличие заключается в величине значений изолиний в одних и тех же областях конденсированной среды относительно клиновидного двойника. Следует отметить, что данные смещения знакопеременны относительно оси *OX* (рис. 2a, в), а также оси, параллельной оси *OY* и проходящей у устья двойника.

Смещения *u_y* отрицательны и имеют высокое численное значение также в удалении от вершины двойника.

Расчет деформаций и обсуждение результатов расчета. Из соотношений (3) могут быть определены и компоненты тензора деформаций u_{ij} . Для этого необходимо найти частные производные [1, 6, 9]

$$u_{ij} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial u_i}{\partial x_j} + \frac{\partial u_j}{\partial x_i} \right).$$
 (5)

Тогда получим:

$$u_{xx}(x,y) = \frac{b_{xp}}{2\pi} \left[\sum_{n=0}^{N} \left(\frac{1-2\nu}{2(1-\nu)} \frac{y+nh}{(x-nd)^{2} + (y+nh)^{2}} - \frac{(x-nd)^{2}(y+nh)}{(1-\nu)[(x-nd)^{2} + (y+nh)^{2}]^{2}} \right) + \frac{(x-nd)^{2}(y-nh)}{(1-\nu)[(x-nd)^{2} + (y-nh)^{2}]^{2}} - \frac{(x-md)^{2}(y-mh)}{(1-\nu)[(x-md)^{2} + (y-mh)^{2}]^{2}} \right];$$

$$u_{yy}(x,y) = -\frac{b_{xp}}{2\pi} \left[\sum_{n=0}^{N} \left(\frac{1-2\nu}{2(1-\nu)} \frac{y+nh}{(x-nd)^{2} + (y+nh)^{2}} - \frac{(y+nh)[(x-nd)^{2} - (y+nh)^{2}]}{2(1-\nu)[(x-nd)^{2} + (y+nh)^{2}]^{2}} \right] + \left(\sum_{m=1}^{M} \left(\frac{1-2\nu}{2(1-\nu)} \frac{y-mh}{(x-md)^{2} + (y-mh)^{2}} - \frac{(y+nh)[(x-nd)^{2} - (y+nh)^{2}]}{2(1-\nu)[(x-nd)^{2} + (y-mh)^{2}]^{2}} \right) \right) \right] + \left(\sum_{m=1}^{M} \left(\frac{1-2\nu}{2(1-\nu)} \frac{y-mh}{(x-md)^{2} + (y-mh)^{2}} - \frac{(6)}{2(1-\nu)} \right) \right) \right) + \frac{1}{2} \left(\sum_{m=1}^{M} \left(\frac{1-2\nu}{2(1-\nu)} \frac{y-mh}{(x-md)^{2} + (y-mh)^{2}} - \frac{(6)}{2(1-\nu)} \right) \right) \right) + \frac{1}{2} \left(\sum_{m=1}^{M} \left($$

$$-\frac{(y-mh)[(x-md)^{2}-(y-mh)^{2}]}{2(1-v)[(x-md)^{2}+(y-mh)^{2}]^{2}}];$$

$$u_{zz}(x,y) = 0;$$

$$u_{xy}(x,y) = \frac{b_{xp}}{2\pi} \left[\sum_{n=0}^{N} \left(\frac{1}{4(1-v)} \frac{x-nd}{(x-nd)^{2}+(y+nh)^{2}} + \frac{(x-nd)[(x-nd)^{2}-3(y+nh)^{2}]}{4(1-v)[(x-nd)^{2}+(y+nh)^{2}]^{2}} \right) + \frac{(x-nd)[(x-nd)^{2}-3(y-mh)^{2}]}{4(1-v)[(x-md)^{2}+(y-mh)^{2}]} + \frac{(x-md)[(x-md)^{2}-3(y-mh)^{2}]}{4(1-v)[(x-md)^{2}+(y-mh)^{2}]^{2}} \right];$$

$$u_{xz}(x,y) = -\frac{b_{x}}{4\pi} \left[\sum_{n=0}^{N} \frac{y+nh}{(x-nd)^{2}+(y+nh)^{2}} + \frac{\sum_{m=1}^{M} \frac{y-mh}{(x-md)^{2}+(y-mh)^{2}}}{(x-md)^{2}+(y-mh)^{2}} \right];$$

$$u_{yz}(x,y) = \frac{b_{x}}{4\pi} \left[\sum_{n=0}^{N} \frac{x-nd}{(x-nd)^{2}+(y+nh)^{2}} + \frac{\sum_{m=1}^{M} \frac{x-md}{(x-md)^{2}+(y-mh)^{2}}}{(x-md)^{2}+(y-mh)^{2}} \right].$$

Результаты расчетов представлены на рис. 3 в виде конфигурации распределения величин

$$\chi_{ij}(x,y) = \frac{u_{ij}(x,y)}{B_{ij}},$$
(7)

где

$$B_{xx} = B_{xy} = B_{yy} = \frac{b_{\kappa p}}{2\pi}; \qquad B_{xz} = B_{yz} = \frac{b_{\scriptscriptstyle B}}{2\pi}$$

В отличие от смещений u_i (рис. 2), у распределений тензора деформаций четко прослеживается локализация деформаций у границ двойника (рис. 3). Нормальные деформации $u_{xx}(x, y)$ и $u_{yy}(x, y)$ знакопеременны относительно оси *OX*, а также относительно двойниковых границ, т. е. у каждой границы клиновидного двойника нормальные деформации снаружи и внутри двойника имеют разный знак. Вдоль оси *OX* данные деформации близки к нулю.

Деформации $u_{xy}(x, y)$, как и $u_{yz}(x, y)$, вдоль двойниковой границы локализуются в трех областях (рис. 3в, д): у вершины, у устья и средней части клиновидного двойника. Знак данных деформаций одинаков, и они равны нулю внутри двойника на оси *OX*.



Конфигурация полей деформаций $u_{xz}(x, y)$ схожа с конфигурацией деформаций $u_{xx}(x, y)$. Отличие заключается в численных значениях этих деформаций в одинаковых областях конденсированной среды по отношению к клиновидному двойнику.

вывод

Таким образом, на основании мезоскопической дислокационной модели рассчитаны смещения и деформации у клиновидного двойника. У распределений тензора деформаций четко прослеживается локализация деформаций у границ двойника

ЛИТЕРАТУРА

1. Полухин, П. И. Физические основы пластической деформации / П. И. Полухин, С. С. Горелик, В. К. Воронцов. – М.: Металлургия, 1982. – 584 с.

2. Остриков, О. М. О возможности формирования фазовых дифракционных решеток на основе явления двойникования монокристаллов / О. М. Остриков // Пись-

ника и техническая физика. – 2002. – Т. 43, № 4. – С. 180–182.

C. 49-52.

- 2001. - № 8. - C. 45-46.

менты. - 2006. - Т. 11, № 3. - С. 54-56.

 Кирт, Дж. Теория дислокаций / Дж. Хирт, И. Лоте. – М.: Атомиздат, 1972. – 600 с.

ма в журнал технической физики. - 2000. - Т. 26, № 21. -

3. Остриков, О. М. Влияние облучения ионами бора,

4. Остриков, О. М. Распределение легирующего

азота, углерода и циркония на процесс генерации двойни-

кующих дислокаций в монокристаллах висмута / О. М. Ост-

риков // Изв. высш. учеб. заведений. Черная металлургия.

компонента в полисинтетических двойниках и теоретический прогноз формирования слоистых материалов с ис-

пользованием явления полисинтетического двойникова-

ния / О. М. Остриков // Материалы. Технологии. Инстру-

видного двойника при дисбалансе плотностей двойнику-

ющих дислокаций / О. М. Остриков // Прикладная меха-

5. Остриков, О. М. Напряженное состояние у клино-

7. Классен-Неклюдова, М. В. Механическое двойникование кристаллов / М. В. Классен-Неклюдова. – М.: АН СССР, 1960. – 262 с.

8. Пинчук, А. И. Влияние электромагнитного поля на пластическую деформацию двойникованием кристаллов висмута: автореф. дис. ... канд. физ.-мат. наук: 01.04.07 / А. И. Пинчук. – Минск, 1998. – 18 с.