

## ВЗАИМОДЕЙСТВИЕ ДИСЛОКАЦИЙ В АНИЗОТРОПНОЙ СРЕДЕ

Рассматривается взаимодействие двух удаленных дислокаций, находящихся в анизотропной среде с упругой анизотропией общего вида, определяются силы, действующие на дислокационные дефекты. Решение строится методом мультиполярных разложений.

Механические свойства кристаллических тел в значительной степени зависят от наличия в них дефектов и взаимодействия последних друг с другом. Энергия взаимодействия дефектов является основным фактором, определяющим их взаимное расположение и ориентацию в кристалле.

Имеющиеся публикации в этом направлении посвящены либо определению энергии возникновения изолированной дислокационной петли [1—3], связанные с этим вопросом о силах, действующих на изолированный дефект [4], и полях напряжений в окрестности дислокационной петли [5], либо исследованию взаимодействия дислокационных дефектов друг с другом [6—10], или же с посторонними включениями [11—13].

Несмотря на то что большинство кристаллов является упруго анизотропными, исследования по определению энергии взаимодействия дислокаций выполнялись в основном для изотропных или трансверсально-изотропных (гексагональных) кристаллов. Это объясняется необходимостью использования фундаментальных решений уравнений равновесия, через производные от которых в большинстве случаев выражается энергия взаимодействия дислокаций.

В замкнутом виде фундаментальные решения уравнений равновесия построены для изотропных сред (решение Кельвина) и одного подкласса ортотропных материалов, включающего в себя трансверсально-изотропные среды [14]. В общем случае упругой анизотропии известны лишь численные способы построения фундаментальных решений [15].

Ниже на основании подхода [15] получено выражение для определения энергии и сил взаимодействия двух удаленных дислокационных петель в анизотропной среде с анизотропией общего вида.

**1. Основные уравнения, операторы и символы.** Рассматривается анизотропная упругая среда, уравнения статики (равновесия) которой имеют вид

$$A(\partial_x)u \equiv -\operatorname{div} C \cdot (\nabla u) \quad (1.1)$$

где  $u$  — вектор перемещений,  $C$  — четырехвалентный строго эллиптический тензор упругости:

$$(\eta \otimes \xi) \cdot C \cdot (\xi \otimes \eta) > 0, \quad \forall \eta, \xi \in R^3, \quad \eta, \xi \neq 0 \quad (1.2)$$

Предполагается, что исследуемая среда гиперупругая, что обеспечивает симметрию тензора  $C$  по крайним парам индексов:  $C^{tnij} = C^{ijmn}$ . Условие (1.2) обеспечивает эллиптичность матричного символа  $A^*$ :

$$A^*(\xi) = (2\pi)^2 \xi \cdot C \cdot \xi \quad (1.3)$$

полученного применением преобразования Фурье

$$f^*(\xi) = \int_{R^3} f(x) \exp(-2\pi i x \cdot \xi) dx, \quad f \in L^2(R^3)$$

к уравнению (1.1).

Используя символ  $A^*$ , легко построить обратный символ  $E^*$ , представляющий собой преобразованное по Фурье фундаментальное решение:

$$E^*(\xi) = A_0^*(\xi) / \det A^*(\xi) \quad (1.4)$$

где  $A_0^*$  — матрица алгебраических дополнений символа  $A^*$ . Формула (1.4) показывает, что символ  $E^*$  эллиптивен, вещественно аналитичен всюду в  $R^3 \setminus 0$  и однороден по  $|\xi|$  степени  $-2$ . Для дальнейшего потребуется также символ оператора напряжений

$$T_v^*(\xi) = 2\pi i v \cdot C \cdot \xi \quad (1.5)$$

где  $\mathbf{v}$  — вектор единичной нормали к исследуемой поверхности. Из (1.5) следует, что в случае гиперупругого материала транспонированный символ  $\mathbf{T}_{\mathbf{v}}^{*t}$  имеет вид

$$\mathbf{T}_{\mathbf{v}}^{*t}(\xi) = 2\pi i \xi \cdot \mathbf{C} \cdot \mathbf{v} \quad (1.6)$$

**2. Представление решения.** Поле перемещений в среде, содержащей изолированную дислокацию, может быть задано в виде потенциала двойного слоя

$$\mathbf{u}(\mathbf{x}) = \int_{\Omega_1} \mathbf{b}_1 \cdot \mathbf{T}_{\mathbf{v}_1}(\partial_y) \mathbf{E}(\mathbf{x} - \mathbf{y}') dy' \quad (2.1)$$

где  $\mathbf{b}_1$  — заданный в  $\Omega_1$  вектор Бюргерса,  $\Omega_1$  — плоская область, ограниченная контуром  $\partial\Omega_1$  — петлей дислокации.

*Замечание.* Представление (2.1) по существу совпадает с выражением, полученным Вольтеррой [16] для описания перемещений в кристалле, содержащем заданную дислокацию. При этом рассматривался [16] общий случай, когда вектор  $\mathbf{b}_1$  мог быть переменным, а зона дислокации  $\Omega_1$  представляла собой часть некоторой криволинейной поверхности в  $R^3$ . В последствии Бюргерс [17] предложил рассматривать дислокации с постоянным вектором  $\mathbf{b}_1$ , названным вектором Бюргерса. Для постоянного вектора  $\mathbf{b}_1$  представление (2.1) инвариантно по отношению к поверхности, несущей дислокацию. Именно поэтому, когда  $\partial\Omega_1$  — некоторая плоская замкнутая кривая, можно говорить о плоской области, несущей дислокацию. В [17] и позднее в [18] для изотропной упругой среды были получены формулы, сводящие интеграл по  $\Omega_1$  в (2.1) к контурному интегралу по  $\partial\Omega_1$ . В случае анизотропной среды с анизотропией общего вида такие формулы неизвестны.

Напряжение на плоскости, где расположена вторая дислокационная петля  $\Omega_2$ , определяется по формуле

$$\mathbf{t}(\mathbf{x}) = \mathbf{T}_{\mathbf{v}_2}(\partial_x) \int_{\Omega_1} \mathbf{b}_1 \cdot \mathbf{T}_{\mathbf{v}_1}(\partial_y) \mathbf{E}(\mathbf{x} - \mathbf{y}') dy' \quad \mathbf{x} \in \Omega_2 \quad (2.2)$$

Энергия взаимодействия двух удаленных дислокационных петель представляет собой работу, необходимую для формирования второй дислокационной петли в поле напряжений, созданном первой петлей [9, 10], т. е.

$$W = - \int_{\Omega_2} \mathbf{b}_2 \cdot \mathbf{t}(\mathbf{x}') dx' \approx - \text{mes}(\Omega_1) \text{mes}(\Omega_2) \mathbf{b}_2 \cdot \mathbf{T}_{\mathbf{v}_2}(\partial_x) \mathbf{b}_1 \cdot \mathbf{T}_{\mathbf{v}_1}(\partial_y) \mathbf{E}(\mathbf{x}_2 - \mathbf{y}_1) \quad (2.3)$$

где  $\mathbf{x}_2$ ,  $\mathbf{y}_1$  — координаты «центров» дислокаций  $\Omega_1$  и  $\Omega_2$  соответственно. В дальнейшем удобно отождествлять  $\mathbf{y}_1$  с началом координат в  $R^3$ .

Выражение (2.3) содержит неизвестное фундаментальное решение  $\mathbf{E}$ . Для получения необходимых расчетных формул рассмотрим символ интегро-дифференциального оператора

$$\mathbf{G}_{\mathbf{v}_1, \mathbf{v}_2}(\mathbf{x} - \mathbf{y}) = -\mathbf{T}_{\mathbf{v}_2}^t(\partial_x) \mathbf{T}_{\mathbf{v}_1}(\partial_y) \mathbf{E}(\mathbf{x} - \mathbf{y}) \quad (2.4)$$

При учете (1.5), (1.6) символ  $\mathbf{G}_{\mathbf{v}_1, \mathbf{v}_2}^*$  принимает вид

$$\mathbf{G}_{\mathbf{v}_1, \mathbf{v}_2}^*(\xi) = 4\pi^2 (\mathbf{v}_2 \cdot \mathbf{C} \cdot \xi) \cdot \mathbf{E} \cdot (\xi \cdot \mathbf{C} \cdot \mathbf{v}_1) \quad (2.5)$$

**3. Энергия и силы взаимодействия.** В случае, когда материал исследуемой среды гиперупругий и  $\mathbf{v}_1 = \mathbf{v}_2$ , т. е. дислокации одинаково ориентированы, справедливо

*Предложение 1.* Символ  $\mathbf{G}_{\mathbf{v}_1, \mathbf{v}_2}^*$  положительно полуопределен.

*Доказательство* основано на строгой эллиптичности символа  $\mathbf{E}^*$ , обеспечивающей выполнение неравенства

$$\eta \cdot \mathbf{G}_{\mathbf{v}_1, \mathbf{v}_2}^* \cdot \eta = 4\pi^2 ((\eta \otimes \mathbf{v}) \cdot \mathbf{C} \cdot \xi) \cdot \mathbf{E}^*(\xi) \cdot (\xi \cdot \mathbf{C} \cdot (\mathbf{v} \otimes \eta)) \geq 0$$

*Предложение 2.* Оператор  $\mathbf{G}_{\mathbf{v}_1, \mathbf{v}_2}^*$  представим в виде  $\mathbf{G}_{\mathbf{v}_1, \mathbf{v}_2}^* = \mathbf{G}_{\mathbf{v}_1, \mathbf{v}_2}^{\circ} + \mathbf{G}_{\mathbf{v}_1, \mathbf{v}_2}^{\text{I}}$ , где  $\mathbf{G}_{\mathbf{v}_1, \mathbf{v}_2}^{\circ}$  — постоянный оператор (матрица), а  $\mathbf{G}_{\mathbf{v}_1, \mathbf{v}_2}^{\text{I}}$  — матричный сингулярный оператор.

*Доказательство.* Ввиду однородности символа  $\mathbf{E}^*$  по  $|\xi|$  степени  $-2$ , символ  $\mathbf{G}_{\mathbf{v}_1, \mathbf{v}_2}^*$  оказывается однородным степени 0. Принимая вещественную аналитичность  $\mathbf{G}_{\mathbf{v}_1, \mathbf{v}_2}^*$  в  $R^3 \setminus 0$  и теорему Марцинкевича о мультипликаторах, получаем требуемый результат. При этом если среднее значение (при интегрировании по единичной сфере в  $R^3$ ) какой-либо компоненты символа  $\mathbf{G}_{\mathbf{v}_1, \mathbf{v}_2}^*$  отлично от нуля, то соответствующая компонента  $\mathbf{G}_{\mathbf{v}_1, \mathbf{v}_2}^{\circ}$  также отлична от нуля.

При учете (2.3) формулу для энергии запишем в виде

$$W \approx \text{mes}(\Omega_1) \text{mes}(\Omega_2) \mathbf{b}_2 \cdot \mathbf{G}_{\nu_1, \nu_2}^1 \cdot \mathbf{b}_1 \quad (3.1)$$

Конкретный вид сингулярного ядра  $\mathbf{G}_{\nu_1, \nu_2}^1$  определяется следующим образом. Пусть задано разложение символа  $\mathbf{G}_{\nu_1, \nu_2}^*$  в ряд по сферическим гармоникам:

$$\mathbf{G}_{\nu_1, \nu_2}^*(\xi') = \sum_{p=0, 2, \dots}^{\infty} \sum_{k=1}^{2p+1} \mathbf{G}_{\nu_1, \nu_2}^{p, k} Y_k^p(\xi'), \quad \xi' \in S \quad (3.2)$$

где  $Y_k^p$  — сферические гармоники, а матричные коэффициенты  $\mathbf{G}_{\nu_1, \nu_2}^{p, k}$  определяются интегрированием по сфере единичного радиуса в  $R^3$

$$\mathbf{G}_{\nu_1, \nu_2}^{p, k} = (2\pi)^{-2} \int_S \mathbf{G}_{\nu_1, \nu_2}^*(\xi) Y_k^p(\xi') d\xi'$$

Тот факт, что в разложении (3.2) присутствуют лишь гармоники четных степеней, обусловлен положительной однородностью символа  $\mathbf{G}_{\nu_1, \nu_2}^*$ . Обратное преобразование Фурье (3.2) дает

$$\mathbf{G}_{\nu_1, \nu_2}^1(\mathbf{x}) = \pi^{-3/2} \sum_{p=2, 4, \dots}^{\infty} (-1)^{p/2} \frac{\Gamma((p+3)/2)}{\Gamma(p/2)} \sum_{k=1}^{2p+1} \mathbf{G}_{\nu_1, \nu_2}^{p, k} \frac{Y_k^p(\mathbf{x}')}{|\mathbf{x}|^3} \quad (3.3)$$

С энергией взаимодействия связана сила взаимодействия дислокаций:  $\mathbf{F} = \nabla W$ . Рассмотрение радиальной компоненты  $F_r = -(\nabla W \cdot \mathbf{r}) = -\partial_r W$  показывает, что при  $F_r < 0$  происходит взаимное притяжение дислокаций, а при  $F_r > 0$  — их отталкивание. Принимая во внимание формулу (3.1) и представление (3.3), видно, что компонента  $F_r$  прямо пропорциональна энергии дислокации:

$$F_r = -3W/|\mathbf{x}| \quad (3.4)$$

причем для  $F_r$  выполняется асимптотическая оценка  $F_r = O(|\mathbf{x}|^{-4})$ ,  $|\mathbf{x}| \rightarrow \infty$ . Таким образом, для определения зон взаимного притяжения или отталкивания необходимо в соответствии с (3.4) вычислить энергию взаимодействия на единичной сфере  $S$  в  $R^3$ .

Из (3.4) может быть получено выражение для тангенциальной составляющей

$$F_\theta = \mathbf{F} - F_r \mathbf{x} = -\nabla W - 3W|\mathbf{x}|^{-2} \mathbf{x} \quad (3.5)$$

с асимптотической оценкой  $F_\theta = O(|\mathbf{x}|^{-3})$ ,  $|\mathbf{x}| \rightarrow \infty$ .

Если предположить унимодальность  $W$  в пределах зон постоянного знака на  $S$ , то формула  $\mathbf{F} = -\nabla W$  будет определять движение дислокационной петли  $\Omega_2$  по отношению  $\Omega_1$ . Для петли  $\Omega_2$ , находящейся в зоне взаимного притяжения ( $W > 0$ ) будет происходить движение к  $\Omega_1$  с одновременным перемещением в зону ближайшего (отрицательного) относительного минимума  $W$ . Далее в соответствии с (3.4) происходит движение по радиусу от петли  $\Omega_1$ .

На основании проведенного анализа и асимптотических оценок, вытекающих из формул (3.4), (3.5), можно заключить, что стенки дислокаций должны выстраиваться на линиях, характеризуемых направлениями, на которых  $W$  достигает относительных минимумов. Этот результат, обобщающий соответствующие исследования [8, 10], справедлив для сред с произвольной упругой анизотропией.

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Nabarro F. R. N. The mathematical theory of stationary dislocations // Adv. Phys. 1952. V. 1. N 3. P. 271—394.
2. Chou Y. T., Eshelby J. D. The energy and line tension of a dislocation in a hexagonal crystal // J. Mech. and Phys. Solids. 1962. V. 10. N 1. P. 27—34.
3. Кренер Э. Общая континуальная теория дислокаций и собственных напряжений. М.: Мир, 1965. 103 с.
4. Batra R. C. The force on a lattice defect in an elastic body // J. Elast. 1987. V. 17. N 1. P. 3—8.
5. Ohr S. M. Anisotropic elasticity of a prismatic dislocation loop in a hexagonal crystal // J. Appl. Phys. 1972. V. 43. N 4. P. 1361—1365.
6. Cottrell A. H. Dislocation and Plastic Flow Crystals. Oxford: Clarendon press, 1956. 224 p.
7. Chou Y. T. Interaction of parallel dislocations in a hexagonal crystal // J. Appl. Phys. 1962. V. 33. N9. P. 2747—2751.

8. *Chou Y. T.* The energy of circular dislocation loops in thin plates // *Acta Met.* 1963. V. 11. N 8. P. 829—834.
9. *Willis J. R.* The elastic interaction energy of dislocation loops in anisotropic media // *Quart. J. Mech. Appl. Math.* 1965. V. 18. N 4. P. 419—433.
10. *Tupholme C. E.* Dislocation loops in hexagonal crystals // *J. Mech. and Phys. Solids.* 1974. V. 22. N 4. P. 309—321.
11. *Dundurs J., Mura T.* Interaction between an edge dislocation and circular inclusion // *J. Mech. and Phys. Solids.* 1964. V. 12. N 3. P. 177—189.
12. *Fukuzaki K., Shioya S.* On the interaction between an edge dislocation and two circular inclusions in an infinite medium // *Intern. J. Eng. Sci.* 1986. V. 24. N 12. P. 1771—1787.
13. *Fukuzaki K., Shioya S.* On the interaction between an edge dislocation and two circular inclusions in an infinite medium (continued report) // *Intern. J. Eng. Sci.* 1987. V. 25. N 8. P. 1017—1027.
14. *Kröner E.* Das Fundamentalintegral der anisotropen elastischen Differentialgleichungen // *Z. Phys.* 1953. V. 136. N4. P. 402—410.
15. *Кузнецов С. В.* Фундаментальные решения уравнения Ламе для анизотропных сред // *Изв. АН СССР. МТТ.* 1989. № 4. С. 50—54.
16. *Volterra V.* Sur l'équilibre des corps elastiques multiplement connexes // *Ann. Ecol. Norm. Super.* 1907. V. 24. P. 401—517.
17. *Burgers J. M.* Some considerations of the field of stress connected with dislocations in a regular crystal lattice // *Proc. Kon. Neder. Akad. Wetensch.* 1939. V. 42. P. 293—325; P. 378—399.
18. *Peach M. O., Koehler J. S.* The forces exerted in dislocations and the stress field produced by them // *Phys. Rev. Ser. 2.* 1950. V. 80. N 3. P. 436—439.

Москва

Поступила в редакцию  
28.VI.1989

УДК 539.3

© 1991 г.]

В. С. Ленский

### РЕЛЕЕВСКИЕ ДВИЖЕНИЯ В УПРУГОМ ПОЛУПРОСТРАНСТВЕ С НЕСВОБОДНОЙ ГРАНИЦЕЙ

Исследуются поверхностные стационарные волны в упругом полупространстве с граничными условиями, соответствующими комбинации винклеровской модели и инерционного слоя на границе. Обнаружено, что скорость распространения гармонической волны зависит от частоты, причем при наличии ограничений в нормальном к границе направлении имеет место запираание низких частот при совместном учете влияния упругой жесткости и инерционности границы и при отсутствии влияния инерционности опирания. Запираание частот не имеет места при ограничении перемещений вдоль границы и при пренебрежимости влиянием упругой жесткости на нормальные перемещения границы.]

**1. Нормальные ограничения.** В упругом полупространстве  $y \geq 0$  со скоростями распространения продольных и поперечных волн  $a$  и  $b$  рассмотрим плоское релеевское движение, задаваемое потенциалами

$$\varphi(x, y, t) = A \sin \omega \xi e^{-\omega \alpha y}, \quad \psi(x, y, t) = B \cos \omega \xi e^{-\omega \beta y} \quad (1.1)$$

$$\xi = \frac{x}{p} - t, \quad \alpha = \sqrt{\frac{1}{p^2} - \frac{1}{a^2}}, \quad \beta = \sqrt{\frac{1}{p^2} - \frac{1}{b^2}}, \quad A, B = \text{const}$$

Здесь  $p \leq b$  — скорость распространения волн,  $\omega$  — частота колебаний. При этом координаты вектора перемещений и компоненты тензора напряжений таковы:

$$\begin{aligned} u &= \frac{\partial \varphi}{\partial x} + \frac{\partial \psi}{\partial y} = (p^{-1} A e^{-\omega \alpha y} - \beta B e^{-\omega \beta y}) \omega \cos \omega \xi \\ v &= \frac{\partial \varphi}{\partial y} - \frac{\partial \psi}{\partial x} = (-\alpha A e^{-\omega \alpha y} + p^{-1} B e^{-\omega \beta y}) \omega \sin \omega \xi \\ \sigma_{xy}/(\mu \omega^2) &= (-2\alpha p^{-1} A e^{-\omega \alpha y} + (\beta^2 + p^{-2}) B e^{-\omega \beta y}) \cos \omega \xi \\ \sigma_{yy}/(\mu \omega^2) &= ((\beta^2 + p^{-2}) A e^{-\omega \alpha y} - 2\beta p^{-1} B e^{-\omega \beta y}) \sin \omega \xi \end{aligned} \quad (1.2)$$

где  $\mu$  — модуль сдвига полупространства.