

## О ВОЗМОЖНОСТИ ВОЗБУЖДЕНИЯ ВОЛН ГУЛЯЕВА – БЛЮСТЕЙНА РАЗВИВАЮЩИМИСЯ ДЕФЕКТАМИ

А.Г.Дружинин

Показано, что развивающиеся дефекты в пьезоэлектрических кристаллах должны генерировать поверхностные волны Гуляева–Блюстейна (ВГБ). Вычислена форма импульса ВГБ для винтовой дислокации, выходящей на свободную от напряжений заземленную поверхность кристалла класса  $6mm$ .

Дефекты в кристаллах при своем возникновении и развитии могут генерировать не только упругие волны (акустическая эмиссия [1]), но и любые другие существующие типы волн.

Так, развивающийся в пьезоэлектрическом полупространстве дефект будет возбуждать кроме упругих объемных и поверхностных (рэлеевских) волн также и ВГБ. Для иллюстрации этого рассмотрим винтовую дислокацию, выходящую с постоянной скоростью  $v$  на свободную от механических напряжений, заземленную поверхность пьезоэлектрического кристалла.

Простейшим будет случай гексагонального кристалла, например, класса  $6mm$ , поскольку для изотропной среды пьезоэффект отсутствует.

Пусть линия дислокации параллельна кристаллографической оси  $Z$ , движение происходит вдоль оси  $X$ , а свободной поверхностью является плоскость  $ZY$ . Заметим, что в этом случае при отсутствии пьезоэффекта винтовая дислокация поверхностных волн не возбуждает [2,3].

Система уравнений, описывающая поле перемещения  $u(x, y)$  и потенциал электрического поля  $\phi(x, y)$ , имеет вид [4]:

$$c_{44} \nabla^2 u - \rho \ddot{u} = -e_{x5} \nabla^2 \phi, \quad (1)$$

$$\epsilon_{xx} \nabla^2 \phi = e_{x5} \nabla^2 u.$$

Граничные условия для свободной от напряжений заземленной поверхности  $x = 0$ :

$$\phi = 0, \quad \sigma_n = c_{44} \frac{\partial u}{\partial x} + e_{x5} \frac{\partial \phi}{\partial x} = 0. \quad (2)$$

Выписывая соотношение взаимности для пьезоэлектрической среды рассматриваемой симметрии можно получить<sup>1)</sup> интегральное представление поля дефекта:

$$u(x, y, t) = \int_{-\infty}^t dt' \int_l G(x, y, x', y', t - t') a(x', y', t') dl', \quad (3)$$

$$\phi(x, y, t) = \int_{-\infty}^t dt' \int_l F(x, y, x', y', t - t') a(x', y', t') dl',$$

где

$$G = c_{44} \frac{\partial \mathcal{G}_{uu}}{\partial x'} + e_{x5} \frac{\partial \mathcal{G}_{\phi u}}{\partial x'}, \quad F = c_{44} \frac{\partial \mathcal{G}_{u\phi}}{\partial x'} + e_{x5} \frac{\partial \mathcal{G}_{\phi\phi}}{\partial x'}$$

$\partial \mathcal{G}_{ij}$  — компоненты функции Грина системы (1) с условиями (2),  $a(x, t)$  — скачок перемещения на поверхности дефекта  $l$ .

Выполняя преобразования Фурье по времени и координате  $y$ , подставляя выражения для компонент функции Грина и вычисляя интеграл по  $l$ , можно получить фурье-компоненты перемещения и потенциала. Эти величины имеют (при  $v/c \ll 1$ ) точки ветвления при  $k^2 = \omega^2/c_T^2$  и полюса при  $k^2 = \omega^2/c_{ГБ}^2$ , где  $c_T$  — скорость поперечных волн,  $c_{ГБ}$  — скорость ВГБ. Обращение интеграла Фурье по  $k$  производится с помощью контурного интегрирования, аналогично задаче Лэмба [5]. Интеграл вдоль разреза представляет цилиндрические поперечные волны, а вычет в полюсе — ВГБ.

<sup>1)</sup>Подробные вычисления будут опубликованы в другом месте.

Обращая интеграл Фурье по времени, можно получить форму возбуждаемого импульса ВГБ.

$$v^{\circ} \approx \frac{b v^2 e_{x5}^2 (\beta - 1/c_{ГБ})}{2\pi^2 c_{ГБ}^2 \epsilon_{xx} H} P \frac{1}{c_{ГБ} t - |y|}, \quad (4)$$

где  $v^{\circ} \equiv \dot{u}(0, y, t)$  — скорость точек поверхности,  $\beta^2 = c_{ГБ}^2 - c_T^2$ ,

$$H = \frac{e_{x5}}{\epsilon_{xx}} - \frac{\rho c_T^2}{c_{ГБ}^2 \beta}, \quad \text{символом } P \text{ обозначена главная часть.}$$

Регистрация ВГБ может быть использована в качестве удобного экспериментального метода наблюдения развивающихся дефектов, аналогичного методу акустической эмиссии. Фактическая постановка эксперимента может заключаться в наблюдении ВГБ генерируемых дефектом развивающимся под действием сосредоточенной нагрузки приложенной к поверхности кристалла, аналогично методике работ [6 – 8].

Нанося на поверхность кристалла датчики ВГБ [9], можно регистрировать импульсы генерируемые дислокациями, двойниками, микротрещинами и другими дефектами.

Необходимо, однако, имеет в виду, что полученная формула (4) относится к случаю бесконечной прямолинейной дислокации и непригодна, как и формулы работ [2,3], для точного количественного анализа формы импульсов в реальных экспериментах.

Автор пользуется случаем поблагодарить Э.А. Канера за внимание к работе и ценные замечания.

Институт проблем машиностроения  
Академии наук Украинской ССР

Поступила в редакцию  
8 февраля 1978 г.

### Литература

- [1] S.E.Lord, jr. Physical Acoustics. Principles and Methods, vol.11, N.-Y., Acad.Press, 1975, p.289.
- [2] В.Д.Нацик. Письма в ЖЭТФ, 8, 334, 1968.
- [3] В.Д.Нацик. А.Н.Бурканов. ФТТ, 14, 1289, 1972.
- [4] В.А.Auld. Acoustic Fields and Waves in Solids, vol. 2, Wiley – Intersci., Publ., N.-Y., 1973, p.414.
- [5] W.M.Ewing, W.S.Jardetzky. F.Press, Elastic Waves in Layered Media, McGraw – Hill Book Co., N.-Y., 1957, p.380.
- [6] Р.И.Гарбер. ФТТ, 1, 814, 1959.
- [7] В.П.Солдатов, В.И.Старцев. ФТТ, 6, 1671, 1964.
- [8] Э.М.Надгорный, А.В.Степанов. ФТТ, 5, 1006, 1963.
- [9] Г.Кайно, Дж .Шоу. УФН, 113, 157, 1974.