

УДК 539.3

© 1996 г. М.В. БЕЛУБЕКЯН, И.А. ЕНГИБАРЯН

**ВОЛНЫ ЛОКАЛИЗОВАННЫЕ ВДОЛЬ СВОБОДНОЙ КРОМКИ  
ПЛАСТИНКИ С КУБИЧЕСКОЙ СИММЕТРИЕЙ**

Рассматривается тонкая пластинка постоянной толщины, изготовленная из анизотропного материала, обладающего свойствами кристаллов кубической симметрии. Плоскости, ограничивающие пластинку не совпадают с плоскостями симметрии кубической анизотропии. Исследуются локализованные изгибные волны и волны типа Рэлея, распространяющиеся вдоль свободной кромки пластинки. Получены условия существования указанных волн. Изучено влияние анизотропии.

1. Пусть прямоугольная в плане пластинка в прямоугольной декартовой системе координат  $x, y, z$  занимает область  $0 \leq x \leq a, 0 \leq y \leq b, -h \leq z \leq h$ .

Материал пластинки изготовлен из кристаллов обладающих свойствами кубической симметрии. Плоскость  $yoz$  совпадает с одной из плоскостей симметрии кристаллов, плоскости  $xoy$  и  $xoz$  составляют угол  $\varphi$  с двумя другими плоскостями симметрии. В этом случае закон Гука записывается в виде [1]:

$$\begin{aligned} \sigma_{11} &= c_{11}\epsilon_{11} + c_{11}(\epsilon_{22} + \epsilon_{33}) \\ \sigma_{22} &= c_{11}\epsilon_{22} + c_{12}(\epsilon_{11} + \epsilon_{33}) + \frac{1}{2}(1-\eta)(c_{11} - c_{12})[(\epsilon_{33} - \epsilon_{22})\sin^2 2\varphi + \epsilon_{23} \sin 4\varphi] \\ \sigma_{33} &= c_{11}\epsilon_{33} + c_{12}(\epsilon_{11} + \epsilon_{22}) - \frac{1}{2}(1-\eta)(c_{11} - c_{12})[(\epsilon_{33} - \epsilon_{22})\sin^2 2\varphi + \epsilon_{23} \sin 4\varphi] \\ \sigma_{12} &= 2c_{44}\epsilon_{12}, \quad \sigma_{13} = 2c_{44}\epsilon_{13} \\ \sigma_{23} &= 2c_{44}\epsilon_{23} + (1-\eta)(c_{11} - c_{12})\left[\frac{(\epsilon_{22} - \epsilon_{33})}{4}\sin 4\varphi + \epsilon_{23}\sin^2 2\varphi\right] \end{aligned} \quad (1.1)$$

где  $\eta = 2c_{44}/(c_{11} - c_{12})$  – фактор анизотропии и для изотропного материала равен единице.

Согласно (1.1) обратная связь между деформациями и напряжениями получается в виде

$$\begin{aligned} \epsilon_{11} &= \frac{1}{E}[\sigma_{11} - \nu(\sigma_{22} + \sigma_{33})] \\ \epsilon_{22} &= \frac{1}{(1-\chi)E}\left[-(1-\chi)\nu\sigma_{11} + \left(1 - \frac{1-\nu}{2}\chi\right)\sigma_{22} - \left(\nu + \frac{1-\nu}{2}\chi\right)\sigma_{33} + (1+\nu)\chi_1\sigma_{23}\right] \\ \epsilon_{33} &= \frac{1}{(1-\chi)E}\left[-(1-\chi)\nu\sigma_{11} - \left(\nu + \frac{1-\nu}{2}\chi\right)\sigma_{22} + \left(\nu - \frac{1-\nu}{2}\chi\right)\sigma_{33} - (1+\nu)\chi_1\sigma_{23}\right] \\ E &= \frac{(c_{11} - c_{12})(c_{11} + 2c_{12})}{c_{11} + c_{12}}, \quad \nu = \frac{c_{12}}{c_{11} + c_{12}} \end{aligned} \quad (1.2)$$

$$\chi = (1-\eta)\sin^2 2\varphi \left[1 + 2\frac{1-\eta}{\eta}\cos^2 2\varphi \left(1 + \frac{1-\eta}{2\eta}\sin^2 2\varphi\right)^{-1}\right] \quad (1.3)$$

$$\chi_1 = \frac{1-\eta}{2\eta} \sin 4\varphi \left( 1 + \frac{1-\eta}{2\eta} \sin^2 2\varphi \right)^{-1}$$

Приведем также выражения для остальных компонент тензора деформаций

$$\varepsilon_{12} = \frac{1+\nu}{E\eta} \sigma_{12}, \quad \varepsilon_{13} = \frac{1+\nu}{E\eta} \sigma_{13}$$

$$\varepsilon_{23} = \frac{1+\nu}{(1-\chi)E} \left( 1 + \frac{1-\eta}{2\eta} \sin^2 2\varphi \right)^{-1} \left[ \left( 1 - \chi + \frac{1-\eta}{\eta} \chi_1 \right) \sigma_{23} - \frac{1-\eta}{2\eta} (\sigma_{33} - \sigma_{22}) \right]$$

2. Принимая гипотезу Кирхгофа и используя (1.2), получим выражения для основных напряжений в пластинке

$$\begin{aligned} \sigma_{11} &= E_1 \left[ \alpha \frac{\partial u}{\partial x} + \nu \frac{\partial v}{\partial y} - z \left( \alpha \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} + \nu \frac{\partial^2 w}{\partial y^2} \right) \right] \\ \sigma_{22} &= E_1 \left[ \frac{\partial v}{\partial y} + \nu \frac{\partial u}{\partial x} - z \left( \frac{\partial^2 w}{\partial y^2} + \nu \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} \right) \right] \\ \sigma_{12} &= \frac{\eta E}{2(1+\nu)} \left( \frac{\partial u}{\partial y} + \frac{\partial v}{\partial x} - 2z \frac{\partial^2 w}{\partial x \partial y} \right) \end{aligned} \quad (2.1)$$

где  $u, v, w$  – перемещения срединной поверхности пластинки.

$$E_1 = \frac{(1-\chi)E}{1+\nu} \left( 1 - \nu - \frac{1-2\nu}{2} \chi \right)^{-1}, \quad \alpha = (1-\chi)^{-1} \left( 1 - \frac{1-\nu}{2} \chi \right) \quad (2.2)$$

Усилия и моменты выражаются через перемещения срединной поверхности следующим образом:

$$\begin{aligned} T_1 &= 2hE_1 \left( \alpha \frac{\partial u}{\partial x} + \nu \frac{\partial v}{\partial y} \right), \quad T_2 = 2hE_1 \left( \frac{\partial v}{\partial y} + \nu \frac{\partial u}{\partial x} \right) \\ M_1 &= -D \left( \alpha \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} + \nu \frac{\partial^2 w}{\partial y^2} \right), \quad M_2 = -D \left( \frac{\partial^2 w}{\partial y^2} + \nu \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} \right) \\ S &= \frac{\eta Eh}{1+\nu} \left( \frac{\partial u}{\partial y} + \frac{\partial v}{\partial x} \right), \quad H = -\frac{2\eta Eh^3}{3(1+\nu)} \frac{\partial^2 w}{\partial x \partial y} \end{aligned} \quad (2.3)$$

$$\begin{aligned} N_1 &= -D \frac{\partial}{\partial x} \left( \alpha \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} + (\nu + \eta \alpha_1) \frac{\partial^2 w}{\partial y^2} \right), \quad N_2 = -D \frac{\partial}{\partial y} \left( \alpha \frac{\partial^2 w}{\partial y^2} + (\nu + \eta \alpha_1) \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} \right) \\ D &= \frac{2E_1 h^3}{3}, \quad \alpha_1 = (1-\chi)^{-1} \left( 1 - \nu - \frac{1-2\nu}{2} \chi \right) \end{aligned} \quad (2.4)$$

При допущениях гипотезы Кирхгофа, как и в случае изотропной пластинки, задачи обобщенного плоского напряженного состояния и изгиба пластинки отделяются. Уравнения колебаний для обобщенного плоского напряженного состояния в перемещениях имеют вид

$$c_2^2 \Delta u + (\alpha c_1^2 - c_2^2) \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + (\nu c_1^2 + c_2^2) \frac{\partial^2 v}{\partial x \partial y} = \frac{\partial^2 u}{\partial t^2}$$

$$c_2^2 \Delta v + (c_1^2 - c_2^2) \frac{\partial^2 v}{\partial y^2} + (v c_1^2 + c_2^2) \frac{\partial^2 u}{\partial x \partial y} = \frac{\partial^2 v}{\partial t^2} \quad (2.5)$$

$$c_1^2 = E_1 / \rho, \quad c_2^2 = \eta E / [2(1 + \nu) \rho] \quad (2.6)$$

Изгибные колебания пластинки определяются следующим уравнением

$$D \left[ \alpha \frac{\partial^4 w}{\partial x^4} + 2(\nu + \eta \alpha_1) \frac{\partial^4 w}{\partial x^2 \partial y^2} + \frac{\partial^4 w}{\partial y^4} \right] + 2\rho h \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} = 0 \quad (2.7)$$

3. Рассмотрим изгибные волны локализованные вдоль кромки полубесконечной пластинки. Пусть пластинка занимает область  $-\infty < x < \infty$ ,  $0 \leq y < \infty$ ,  $-h \leq z \leq h$ . Решение, удовлетворяющее уравнению (2.7) и условию затухания при  $y \rightarrow \infty$  имеет вид

$$W = (A_1 e^{-k\Gamma_1 y} + A_2 e^{-k\Gamma_2 y}) \exp i(\omega t - kx) \quad (3.1)$$

$$\Gamma_{1,2} = \left\{ \nu + \eta \alpha_1 \pm \left[ (\nu + \eta \alpha_1)^2 - \alpha(1 - P^2) \right]^{1/2} \right\}^{1/2} \quad (3.2)$$

$$P^2 = 2\rho h \omega^2 / (\alpha D k^4) \quad (0 < P^2 < 1) \quad (3.3)$$

В случае, когда край пластинки свободен, имеем

$$M_2 = 0, \quad \bar{N}_2 = N_2 + \partial H / \partial x = 0 \quad \text{при } y = 0 \quad (3.4)$$

подстановка (3.1) в (3.4) и условие существования нетривиального решения относительно  $A_1$  и  $A_2$  приводят к следующему характеристическому уравнению:

$$\Gamma_2 [\Gamma_2^2 \Gamma_1 - (\nu + 2\eta \alpha_1) \Gamma_1^2 - \nu \Gamma_2^2 + \nu(\nu + 2\eta \alpha_1)] - \\ - \Gamma_1 [\Gamma_1^2 \Gamma_2 - \nu \Gamma_1^2 - (\nu + 2\eta \alpha_1) \Gamma_2^2 + \nu(\nu + 2\eta \alpha_1)] = 0 \quad (3.5)$$

Группировка соответствующих членов в (3.5) дает

$$(\Gamma_2 - \Gamma_1)(\Gamma_1^2 \Gamma_2^2 + 2\eta \alpha_1 \Gamma_1 \Gamma_2 - \nu^2) = 0$$

Отсюда, так как  $\Gamma_2 \neq \Gamma_1$  с учетом (3.2) получается уравнение относительно параметра  $P^2$  характеризующего фазовую скорость изгибной волны, локализованной вдоль кромки  $y = 0$ :

$$K(P) \equiv \alpha(1 - P^2) + 2\eta \alpha_1 \sqrt{\alpha(1 - P^2)} - \nu^2 = 0 \quad (3.6)$$

из которого, в частности, для изотропной пластинки получается результат, совпадающий с результатом статьи [2]. Уравнение вида (3.6) получено также в [3]. Нетрудно показать, что уравнение (3.6) всегда имеет решение при произвольных значениях параметров  $\alpha$ ,  $\alpha_1$ ,  $\eta$ ,  $\nu$  удовлетворяющее условию затухания  $P^2 < 1$ .

Можно показать, что когда край  $y = 0$  закреплен, либо свободно оперт, либо имеют место условия скользящего контакта, локализованная волна не существует.

Аналогично для волны, локализованной вдоль свободного края  $x = 0$  полубесконечной пластинки  $0 \leq x < \infty$ ,  $-\infty < y < \infty$  фазовая скорость волны определяется из уравнения

$$K(P) \equiv \alpha(1 - \alpha P^2) + 2\eta \alpha_1 \sqrt{\alpha(1 - \alpha P^2)} - \nu^2 = 0 \quad (3.7)$$

при условии  $0 < P^2 < \alpha^{-1}$ .

4. Рассмотрим волны типа Рэлея локализованные вдоль края  $y = 0$  полубесконечной пластинки на основе уравнений обобщенного плоского напряженного состояния (2.5).

Представление решения системы (2.5) в виде

$$\begin{aligned} u &= A e^{-kqy} \exp i(\omega t - kx) \\ v &= B e^{-kqy} \exp i(\omega t - kx) \end{aligned} \quad (4.1)$$

приводит к следующему характеристическому уравнению относительно  $q$ :

$$\begin{aligned} q^4 - [(\alpha - \theta\xi) + (1 - \xi) + (\alpha - 1)(1 + \nu)(1 - \nu)^{-1}]q^2 + (\alpha - \theta\xi)(1 - \xi) &= 0 \\ \xi &= \frac{\omega^2}{k^2 c_2^2}, \quad \theta = \frac{c_2^2}{c_1^2} = \frac{\eta}{2} (1 - \chi)^{-1} \left( 1 - \nu - \frac{1 - 2\nu}{2} \chi \right) \end{aligned} \quad (4.2)$$

Отсюда следует, что условия затухания решений (4.1) следующие:

$$\begin{aligned} 0 < \xi < 1 \quad \text{при } \alpha \geq \theta \\ 0 < \xi < \alpha\theta^{-1} \quad \text{при } 0 < \alpha < \theta \end{aligned} \quad (4.3)$$

Решение уравнений (2.5) соответствующее условиям затухания имеет вид

$$\begin{aligned} u &= (A_1 e^{-kq_1 y} + A_2 e^{-kq_2 y}) \exp i(\omega t - kx) \\ v &= (B_1 e^{-kq_1 y} + B_2 e^{-kq_2 y}) \exp i(\omega t - kx) \end{aligned} \quad (4.4)$$

$$\begin{aligned} q_{1,2} &= \frac{1}{\sqrt{2}} \left\{ [(\alpha - \theta\xi) + (1 - \xi) + (\alpha - 1)(1 + \nu)(1 - \nu)^{-1}] \pm \right. \\ &\quad \left. \pm \sqrt{[(\alpha - \theta\xi) + (1 - \xi) + (\alpha - 1)(1 + \nu)(1 - \nu)^{-1}]^2 - 4(\alpha - \theta\xi)(1 - \xi)} \right\}^{1/2} \end{aligned} \quad (4.5)$$

$$B_i = -i(\nu + \theta)q_i [q_i^2 - \theta(1 - \xi)]^{-1} A_i$$

Пусть край  $y = 0$  свободен  $T_2 = 0$ ,  $S = 0$ , что соответствует граничным условиям

$$\partial v / \partial y + \nu du / \partial x = 0, \quad \partial u / \partial y + \partial v / \partial x = 0 \quad (4.6)$$

Подстановка (4.4) в (4.6) приводит к однородным уравнениям относительно двух независимых произвольных постоянных  $A_1$  и  $A_2$ . Приравнивание нулю детерминанта системы указанных уравнений, после ряда преобразований, приводит к следующему уравнению относительно безразмерной характеристики скорости поверхностной волны  $\xi$ :

$$R_1(\xi) \equiv \xi - \theta_1(\alpha - \alpha_0) \frac{\sqrt{1 - \xi}}{\sqrt{\alpha - \theta\xi} + \sqrt{1 - \xi}} = 0 \quad (4.7)$$

$$\alpha_0 = \frac{1 - \nu + \nu^2}{2 - \nu}, \quad \theta_1 = \frac{(2 - \nu)(1 + \nu)}{(1 - \nu)(\nu + \theta)} > 0$$

Уравнение (4.7) в случае изотропной пластинки  $\eta = 1$  приводится к одной из форм классического уравнения Рэлея [4]. Замечая, что

$$R_1(0) = -\frac{\theta_1(\alpha - \alpha_0)}{\sqrt{\alpha + 1}}, \quad R_1(1) = 1, \quad R_1\left(\frac{\alpha}{\theta}\right) = \frac{\alpha}{\theta} - \theta_1(\alpha - \alpha_0) \quad (4.8)$$

согласно (4.3) получаем условия существования поверхностной волны действительного корня уравнения (4.7) удовлетворяющего условию затухания (4.3). В случае  $\alpha \geq \theta$

Таблица 1

	$\eta$	$\nu$	$\chi(0)$	$\chi(\pi/8)$	$\chi(\pi/6)$	$\chi(\pi/4)$
Натрий	7	0,45	0	0,27	-1,66	-6
Медь	3,2	0,44	0	-0,187	-1,268	-2,2
Алюминий	1,22	0,362	0	-0,09	-0,15	-0,22
	0,508	0,19	0	0,44	0,5	0,492
	0,375	0,135	0	0,68	0,7	0,625
Силикон	1,56	0,293	0	-0,17	-0,33	-0,56

Таблица 2

	$\alpha_0$	$\alpha(0)$	$\theta(0)$	$\alpha(\pi/8)$	$\theta(\pi/8)$	$\alpha(\pi/6)$	$\theta(\pi/6)$	$\alpha(\pi/4)$	$\theta(\pi/4)$
Натрий	0,485	1	1,92	1,27	2,57	0,55	0,83	0,38	0,42
Медь	0,483	1	0,89	0,87	0,77	0,6	0,45	0,51	0,35
Алюминий	0,47	1	0,39	0,94	0,36	0,91	0,34	0,82	0,33
	0,467	1	0,2	1,47	0,3	1,6	0,33	1,57	0,329
	0,474	1	0,16	2,2	0,36	2,3	0,38	1,94	0,32
Силикон	0,464	1	0,55	0,91	0,49	0,83	0,45	0,77	0,41

условием существования будет  $\alpha > \alpha_0$ . В случае  $\alpha < \theta$  имеем

$$\alpha > \alpha_0 \quad \alpha\theta^{-1} - \theta_1(\alpha - \alpha_0) < 0 \quad (4.9)$$

$$\alpha < \alpha_0 \quad \alpha\theta^{-1} - \theta_1(\alpha - \alpha_0) > 0$$

В табл. 1 приведенные значения  $\eta$  и  $\nu$  даются из работы [5] для всех материалов кроме силикона. Для силикона использованы данные статьи [6]. Значения  $\chi$  для углов  $\varphi = 0, \pi/8, \pi/6, \pi/4$  вычислены по формуле (1.3).

В табл. 2 приведены значения  $\alpha_0$  и  $\alpha, \theta$  для тех же значений угла  $\varphi$ . Из табл. 2 видно, что для всех материалов, кроме натрия, и для всех углов выполняются условия существования локализованной волны  $\alpha \geq \theta$  и  $\alpha > \alpha_0$ . Для натрия выполняются условия (4.9), причем для  $\varphi = 0, \pi/8, \pi/6$  – первое условие, а для  $\varphi = \pi/4$  – второе условие.

Работа выполнена по контракту с фирмой «Анушик».

#### СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Лехницкий С.Г. Теория упругости анизотропного тела. М.: Наука, 1977. 415 с.
2. Коненков Ю.К. Об изгибной волне "рэлеевского" типа // Акуст. ж. 1960. Т. 6. Вып. 1. С. 124–126.
3. Белубекян В.М., Белубекян М.В. Об изгибной волне, локализованной вдоль кромки токонесящей пластинки // Тез. докл. 2-го совещания-семинара Инженерно-физические проблемы новой техники. М.: Изд., МГТУ. 1992. С. 58–59.
4. Белубекян М.В. Об условии существования волны Стоунли при скользящем контакте // Изв. АН АрмССР. Механика. 1990. Т. 43. № 4. С. 52–56.
5. Фарнелл Дж. Типы и свойства поверхностных акустических волн. Поверхностные акустические волны / Под ред. А. Олинер. М.: Мир, 1981. С. 26–81.
6. Ferrari M., Lin Ch-L. Extensional behavior of multi-crystalline beams: Report No. UCB/SEMM-92/20. 1992. Dept. of Civil Engineering Univ. California, Berkeley. 11p.

Ереван

Поступила в редакцию  
8.VI.1995