

УДК 539.3

В. С. САРКИСЯН, Э. Х. ГРИГОРЯН, А. В. КЕРОПЯН

ПЕРИОДИЧЕСКАЯ КОНТАКТНАЯ ЗАДАЧА ДЛЯ УПРУГОСТИ
 ПОЛОСЫ С КУСОЧНО-ОДНОРОДНЫМ УПРУГИМ
 БЕСКОНЕЧНЫМ ВКЛЮЧЕНИЕМ

Рассматривается периодическая контактная задача для упругой бесконечной полосы с кусочно-однородным упругим бесконечным включением с модулями упругости E_1 , E_2 , периодически меняющимися вдоль оси включения.

Решение задачи при помощи интегрального преобразования Фурье сводится к решению интегрального уравнения Фредгольма второго рода. Показывается, что тангенциальные контактные напряжения на частях изменения жесткостей имеют логарифмическую особенность, а нормальные—конечный скачок. Такое поведение контактных напряжений обусловлено неоднородностью включения.

Периодическая контактная задача для полуплоскости с упругими накладками, имеющими одинаковые модули упругости, рассматривалась в работе [1]. Такие же задачи для бесконечных тел исследованы в [2—3].

Пусть упругая бесконечная полоса (модуль упругости E , коэффициент Пуассона ν и толщина $2H$) жестко соединена с недеформируемыми основаниями гранями $y = \pm H$ и содержит бесконечное кусочно-однородное упругое включение малой толщины h с модулями упругости E_1 , E_2 , периодически меняющимися по длине включения. Требуется определить законы распределения тангенциальных $\tau(x)$ и нормальных $q(x)$ контактных напряжений вдоль линии соединения включения с полосой, когда в средней точке однородного материала включения действуют периодические повторяющиеся сосредоточенные силы, которые направлены вдоль оси включения в одну сторону.

Здесь относительно включения предпринимаются известные предположения Мелана [4].

Согласно вышеуказанным предположениям уравнение равновесия включения будет иметь вид [5—8]

$$\frac{d^2 u^{(1)}}{dx^2} = \frac{2\tau_1(x)}{E_1 h} + \frac{2\tau_2(x)}{E_2 h} - u'_0 \cdot \sum_{n=-\infty}^{\infty} [\delta(x+a-4an) - \delta(x-a-4an)] - \\ - \frac{P}{E_1 h} \sum_{n=-\infty}^{\infty} \delta(x-4an) - \frac{P}{E_2 h} \sum_{n=-\infty}^{\infty} \delta(x-2a-4an), \quad -\infty < x < \infty, \quad (1)$$

при условии

$$\frac{du^{(1)}}{dx} \Big|_{x=a+0} - \frac{du^{(1)}}{dx} \Big|_{x=a-0} = u'_0 \neq 0.$$

Здесь

$$\tau_1(x) = p_1(x)\tau(x), \quad \tau_2(x) = p_2(x)\tau(x), \quad \tau(x) = \tau_1(x) + \tau_2(x), \quad (2)$$

$$p_1(x) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} [\theta(x+a-4an) - \theta(x-a-4an)], \quad p_1(x) = p_1(x+4a),$$

$$p_2(x) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} [\theta(x-a-4an) - \theta(x+a-4a(n+1))], \quad p_2(x) = p_2(x+4a),$$

$$p_1(x) + p_2(x) = 1,$$

где $u^{(1)}(x)$ — горизонтальные перемещения точек включения, p — интенсивность сосредоточенных сил, $\theta(x)$ — функция Хевисайда, $\delta(x)$ — функция Дирака.

С другой стороны, поскольку при $y=0$ $\bar{v}^{(2)}(\sigma) = 0$, то для $\bar{q}(\sigma)$ имеем [6]

$$\bar{q}(\sigma) = K^*(\sigma) \bar{\tau}(\sigma), \quad -\infty < \sigma < \infty, \quad (3)$$

где $K^*(\sigma)$ имеет вид [6, 7].

В дальнейшем для краткости будем пользоваться обозначениями, принятыми в [6, 7].

В силу (3) для $\bar{u}^{(2)}(\sigma)$ имеем [7]

$$\bar{u}^{(2)}(\sigma) = K^*(\sigma) \bar{\tau}(\sigma), \quad -\infty < \sigma < \infty. \quad (4)$$

Далее, в силу (1), (2), (4) и условия контакта

$$u^{(1)}(x) = u^{(2)}(x), \quad -\infty < x < \infty,$$

получим следующее функциональное уравнение на действительной оси:

$$\begin{aligned} \bar{\tau}(\sigma) &= \frac{\lambda_2 - \lambda_1}{\lambda_2 + K_1^{**}(\sigma)} \cdot \bar{\tau}_1(\sigma) - \frac{2i\mu u'_0 \sin a\sigma}{\lambda_2 + K_1^{**}(\sigma)} \sum_{n=-\infty}^{\infty} e^{i\sigma 4an} + \\ &+ \frac{\frac{1}{2} \lambda_1 P}{\lambda_2 + K_1^{**}(\sigma)} \sum_{n=-\infty}^{\infty} e^{i\sigma 4an} + \frac{\frac{1}{2} \lambda_2 P}{\lambda_2 + K_1^{**}(\sigma)} \sum_{n=-\infty}^{\infty} e^{i\sigma 2a(2n+1)}, \quad -\infty < \sigma < \infty. \quad (5) \end{aligned}$$

Здесь $\lambda_1, \lambda_2, K_1^{**}(\sigma)$ имеют вид [7].

Применив к (5) обратное преобразование Фурье, получим

$$\begin{aligned} \tau(x) &= (\lambda_2 - \lambda_1) \int_{-x}^x K(x-s)\tau(s)ds - \mu u'_0 [K(x-a) - K(x+a)] + \\ &+ \frac{1}{2} \lambda_1 P K(x) + \frac{1}{2} \lambda_2 P K(x-2a), \quad -\infty < x < \infty. \quad (6) \end{aligned}$$

Здесь

$$K(x) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} k(x-4an), \quad k(x) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} \frac{1}{\lambda_2 + K_1^{**}(\sigma)} e^{-i\sigma x} ds. \quad (7)$$

Отметим, что в (6) имелось в виду условие $\tau_1(x+4a) = \tau_1(x)$.

Здесь для $k(x)$ воспользуемся представлением в виде $K(x)$, как это сделано в [7]. Тогда в силу (7) для $K(x)$ будем иметь

$$K(x) = \frac{A}{\pi} \ln \frac{1}{2 \left| \sin \frac{\pi x}{4a} \right|} + R(x), \quad (8)$$

где $R(x)$ — непрерывная функция в $[-a, a]$.

Для определения $\tau(x)$ на участке $|x| < a$ в (6) следует потребовать, чтобы $|x| < a$.

Постоянная u'_0 будет определяться из условия

$$u'_0 = \frac{E_1 - E_2}{E_1 E_2 h} \left\{ \int_{-a}^a \tau(s) ds - \frac{1}{2} P \right\}.$$

После определения $\tau(x)$ в силу (5) нормальные контактные напряжения $q(x)$ будут определяться из (3).

Здесь, как и в [7], можно показать, что в точках $x = \pm a$ $\tau(x)$ имеет логарифмическую особенность, а $q(x)$ — конечный скачок. Отметим, что особенности в точках $x = \pm a$ обусловлены неоднородностью включения. Эти уравнения можно решать аналогичным приведенному в [7] методом последовательных приближений.

Кафедра механики сплошной среды

Поступило 28.10.1981

ЛИТЕРАТУРА

1. Арутюнян Н. Х., Мхитарян С. М. Периодическая контактная задача для полуплоскости с упругими накладками.—ПММ, 1969, т. 33, вып. 5, с. 813—844.
2. Аванесян Р. Г., Саркисян В. С. Некоторые контактные задачи о передаче нагрузки от периодически расположенных креплений к заземленным упругим полосам.—Всесоюзная конф. по теории упругости. Тезисы докладов. Изд-во АН Арм. ССР, Ереван, 1979, с. 16.
3. Саркисян В. С. Некоторые задачи математической теории упругости анизотропного тела. Ереван: Изд-во ЕГУ, 1976, 534 с.
4. Melan E. Ein Beitrag zur Theorie geschweisster Verbindungen.—Inggr-Archiv, 1932 Bd. 3, Heft 2, s. 123—129.
5. Григорян Э. Х. Передача нагрузки от кусочно-однородной бесконечной накладки к упругой полуплоскости.—Уч. записки ЕГУ, 1979, № 3, с. 29—34.
6. Керопян А. В. Об одной контактной задаче для упругой полосы с кусочно-однородным включением.—Уч. записки ЕГУ, 1980, № 2, с. 42—48.
7. Керопян А. В., Саркисян В. С. Передача нагрузки от кусочно-однородного бесконечного включения к упругой полосе.—Уч. записки ЕГУ, 1980, № 3, с. 50—55.
8. Шиллов Г. Е. Математический анализ. Второй спецкурс. М.: «Наука», 1965.

Վ. Ս. ՍԱՐԳՍՅԱՆ, Է. Խ. ԳՐԻԳՈՐՅԱՆ, Ա. Վ. ՔԵՐՈՐՅԱՆ

ԿՏՈՐ ԱՌԻ ԿՏՈՐ ՀԱՄԱՍԵՌ ԱՆՎԵՐՋ ԱՌԱՋԳԱԿԱՆ ՆԵՐԴԻՐՈՎ
ԱՌԱՋԳԱԿԱՆ ՇԵՐՏԻ ՊԱՐԲԵՐԱԿԱՆ ԿՈՆՏԱԿՏԱՑԻՆ ԽԵՂԻՐԸ

Ա մ փ ո փ ու մ

Աշխատանքում դիտարկված է կտոր առ կտոր համասեռ անվերջ ներդիրով ուժեղացված, անվերջ առաձգական շերտի պարբերական կոնտակտային խնդիրը: Դիտարկված է այն դեպքը, երբ անվերջ ներդիրը կազմված է երկու տարբեր նյութերից E_1 և E_2 առաձգական հաստատուններով, որոնք պարբերաբար կրկնվում են ամբողջ ներդիրի երկարությամբ:

Ցուրյեի ինտեգրալ ձևափոխության օգնությամբ խնդրի լուծումը հանգեցվում է Ֆրեդհոլմի երկրորդ սեռի ինտեգրալ հավասարման լուծման: Ցույց է տրված, որ այն մասերում, որտեղ փոփոխվում է նյութի կոշտությունը, շոշափող կոնտակտային լարումները ունեն լոգարիթմական եզակիություն, իսկ նորմալ կոնտակտային լարումները՝ վերջավոր թռիչք, որոնք պայմանավորված են ներդիրի անհամասեռությամբ: