

А. Н. ГУЗЬ, Ф. Г. МАХОРТ

# ОБ ОПИСАНИИ ВЛИЯНИЯ КОНЕЧНЫХ ДЕФОРМАЦИЙ НА СКОРОСТИ РАСПРОСТРАНЕНИЯ УПРУГИХ ВОЛН

(Представлено академиком Л. И. Седовым 9 XI 1970)

Рассмотрим упругое тело с начальными деформациями, для описания которых применим теорию конечных деформаций. Выясним вопрос: какой должна быть структура упругого потенциала для изотропного тела, чтобы можно было хотя бы качественно описать влияние начальных деформаций на скорости распространения малых возмущений, полученных из экспериментальных исследований <sup>(1-3)</sup>. Тело отнесем к лагранжевым координатам, которые в недеформированном теле совпадают с декартовыми и будем использовать тензор деформации Грина. Величины, характеризующие начальное состояние, будем отмечать индексом нуль. Дифференцирование обозначим индексами после запятой, по всем повторяющимся индексам, за исключением индексов  $m$  и  $j$ , во всей статье производится суммирование от 1 до 3.

1. Линеаризованные уравнения движения <sup>(1, 2)</sup> запишем в виде

$$[\sigma_{in}^* (\delta_{nm} + u_{m,n}^0) + \sigma_{in}^0 u_{m,n}],_i - \rho \ddot{u}_m = 0. \quad (1,1)$$

Здесь  $u_m$  и  $\sigma_{in}^*$  — возмущения перемещений и обобщенных <sup>(2)</sup> напряжений;  $u_m^0$  и  $\sigma_{in}^{*0}$  — значения этих величин в невозмущенном состоянии;  $\rho$  — плотность среды в недеформированном состоянии.

Пусть начальное деформированное состояние будет однородным, которое определим следующим образом:

$$u_m^0 = (\lambda_m - 1) x_m. \quad (1,2)$$

Будем считать, что упругий потенциал  $\Phi$  для изотропного тела есть функция трех алгебраических инвариантов  $I_1, I_2, I_3$ . Тогда линеаризованные соотношения упругости для случая начальной однородной конечной деформации <sup>(1, 2)</sup> запишутся в виде

$$\sigma_{ij}^* = \delta_{ij} a_{ik} \lambda_k u_{k,k} + (1 - \delta_{ij}) G_{ij} (\lambda_i u_{i,j} + \lambda_j u_{j,i}); \quad (1,3)$$

$$a_{ik} = \left[ \delta_{i1} + \delta_{i2} (\lambda_k^2 - 1) + 3 \delta_{i3} \left( \frac{\lambda_k^2 - 1}{2} \right)^2 \right] \left[ \frac{\partial^2 \Phi^0}{\partial I_1^0 \partial I_1^0} + (\lambda_i^2 - 1) \frac{\partial^2 \Phi^0}{\partial I_2^0 \partial I_1^0} + \right. \\ \left. + 3 \left( \frac{\lambda_i^2 - 1}{2} \right)^2 \frac{\partial^2 \Phi^0}{\partial I_3^0 \partial I_1^0} \right] + \left[ 2 \frac{\partial \Phi^0}{\partial I_2^0} + 3 (\lambda_i^2 - 1) \frac{\partial \Phi^0}{\partial I_3^0} \right] \delta_{ik}, \quad t = 1, 2, 3; \quad (1,4)$$

$$G_{ij} = \frac{1}{2} \left( 2 \frac{\partial \Phi^0}{\partial I_2^0} + 3 \frac{\lambda_i^2 + \lambda_j^2 - 2}{2} \frac{\partial \Phi^0}{\partial I_3^0} \right). \quad (1,5)$$

Подставляя соотношения (1,3) в уравнения движения (1,1), получим уравнение движения в перемещениях

$$L_m u_j = 0. \quad (1,6)$$

Здесь введены обозначения:

$$L_{mj} = \delta_{im} a_{ij} \lambda_j \lambda_m \frac{\partial^2}{\partial x_i \partial x_j} + (1 - \delta_{jm}) G_{jm} \lambda_j \lambda_m \frac{\partial^2}{\partial x_j \partial x_m} + \\ + (1 - \delta_{im}) G_{im} \delta_{jm} \lambda_j^2 \frac{\partial^2}{\partial x_i \partial x_i} + \sigma_{ii}^0 \delta_{jm} \frac{\partial^2}{\partial x_i \partial x_i} - \rho \delta_{jm} \frac{\partial^2}{\partial t^2} \quad (1,7)$$

$a_{ij}$  и  $G_{ij}$  определяются выражениями (1,4), (1,5).

2. Пусть в идеально упругом изотропном теле, подвергнутом чисто свободным конечным деформациям, распространяется плоская волна

$$u_j = \hat{u}_j e^{i(\mathbf{k} \cdot \mathbf{r} - \omega t)}, \quad j = 1, 2, 3, \quad (2,1)$$

где  $\mathbf{k}$  — волновой вектор,  $\mathbf{r}$  — радиус-вектор точки,  $\omega$  — частота.

Подставляя выражения (2,1) в (1,6), получаем характеристическое уравнение для определения скоростей распространения плоских волн в данном направлении:

$$|b_{mj} - \rho \omega^2 \delta_{mj}| = 0, \quad (2,2)$$

где

$$b_{mj} = \delta_{im} a_{ij} \lambda_j \lambda_m k_i k_j + (1 - \delta_{jm}) G_{jm} \lambda_j \lambda_m k_j k_m + \\ + (1 - \delta_{im}) G_{im} \delta_{jm} \lambda_j^2 k_i^2 + \sigma_{ii}^0 \delta_{jm} k_i^2. \quad (2,3)$$

С целью получения конкретных результатов рассмотрим случай, когда тело нагружено только вдоль оси  $Ox_3$ , а плоская волна распространяется в направлении  $Ox_1$ , перпендикулярном действию напряжений. Тогда характеристические уравнения (2,2) вырождаются в три уравнения:

$$b_{11} - \rho \omega^2 = 0; \quad (2,4)$$

$$b_{22} - \rho \omega^2 = 0, \quad b_{33} - \rho \omega^2 = 0, \quad (2,5)$$

где

$$b_{11} = a_{11} \lambda_1^2 k_1^2, \quad b_{22} = G_{12} \lambda_2^2 k_1^2, \quad b_{33} = G_{13} \lambda_3^2 k_1^2. \quad (2,6)$$

Из выражений (2,4), (2,5), учитывая (2,6), получаем три скорости распространения плоской волны в направлении  $Ox_1$ . Одна из них определяет скорость волны расширения, две упругих — скорости волны сдвига:

$$\rho c_{ix_1}^2 = \lambda_1^2 a_{11}; \quad (2,7)$$

$$\rho c_{sx_1}^2 = \lambda_2^2 G_{12}, \quad \rho c_{sx_3}^2 = \lambda_3^2 G_{13}. \quad (2,8)$$

Здесь  $c_{ix_1}$  — скорость продольной волны;  $c_{sx_2}$  и  $c_{sx_3}$  — скорость волны сдвига, когда частицы смещаются соответственно в направлении оси  $Ox_2$  и  $Ox_3$ .

3. Из анализа экспериментальных исследований (<sup>3, 4, 6</sup>) следует, что при сжатии ( $\lambda_3$  уменьшается, а  $\lambda_2$  увеличивается) величина  $c_{sx_2}$  уменьшается, а  $c_{sx_3}$  увеличивается. Из формулы (2,8) следует, что  $c_{sx_2}$  может уменьшаться (при увеличении  $\lambda_2$ ), а  $c_{sx_3}$  может увеличиваться (при уменьшении  $\lambda_3$ ) только за счет изменения величин  $G_{12}$  и  $G_{13}$ , причем  $G_{12} \neq G_{13}$ . Если же эти величины ( $G_{12}$  и  $G_{13}$ ) равны между собой, то нельзя будет объяснить экспериментально обнаруженное явление, придем в этом случае к выводам противоположного характера. К аналогичным выводам можно прийти, анализируя экспериментальные данные, полученные при растяжении (<sup>5</sup>).

Выясним, какие ограничения на форму упругого потенциала дают условия  $G_{12} \neq G_{13}$ . Из выражения (1,5) получаем, что в случае  $\Phi = \Phi(I_1, I_2)$ , где  $\Phi$  — произвольная дважды непрерывно дифференцируемая функция, следует  $G_{12} = G_{13}$ . Таким образом, только предполагая зависимость упругого потенциала от третьего алгебраического инварианта  $I_3$ , можем (1,5) удовлетворить условию  $G_{12} \neq G_{13}$ , а следовательно, получить возможность для объяснения экспериментально обнаруженного эффекта. Поскольку любые первые два инварианта тензора Грина выражаются только через первые два алгебраических инварианта, то приходим к следующему выводу.

Только учет зависимости упругого потенциала от третьего инварианта может объяснить в рамках изотропного тела закономерности распространения малых возмущений в телах с начальными деформациями.

Этот результат получен в рамках теории конечных деформаций, к аналогичному выводу можно прийти и в рамках теории малых деформаций.

Полученные результаты объясняют, почему к описанию закономерностей распространения волн (малых возмущений) в телах с начальными деформациями привлекают <sup>(7)</sup> простейшую форму упругого потенциала, содержащую третий инвариант, — потенциал Мурнагана <sup>(8)</sup>.

Институт механики  
Академии наук УССР  
Киев

Поступило  
30 VII 1970

#### ЦИТИРОВАННАЯ ЛИТЕРАТУРА

- <sup>1</sup> A. S. Green, R. S. Rivlin, R. T. Shield, Proc. Roy. Soc., Ser. A, **211**, 1104, 7 (1952). <sup>2</sup> В. В. Новожилов, Основы нелинейной теории упругости, М., 1948. <sup>3</sup> R. T. Smith, Ultrasonics, **1**, 3, 135 (1963). <sup>4</sup> D. U. Grescraft, Nature, **195**, 1193 (1963). <sup>5</sup> О. И. Гуца, В. К. Лебедев, Прикладная механика, **4**, 2, 89 (1968). <sup>6</sup> A. U. Meitler, A. H. Fitch, J. Appl. Phys., **40**, 4, 1614 (1969). <sup>7</sup> D. S. Hughes, J. L. Kelly, Phys. Rev., **92**, № 5, 1145 (1953). <sup>8</sup> F. D. Murnaghan, Finite Deformation of an Elastic Solid, N. Y., 1951.