

НЕКОТОРЫЕ ЗАДАЧИ АСИММЕТРИЧНОЙ ТЕОРИИ УПРУГОСТИ

Иевлев И.И.

Харьковский национальный университет
им. В.Н.Каразина, Украина

Проблема построения модели теории упругости, учитывающей действие распределенных по объему и поверхности пар сил, впервые была рассмотрена братьями Коссера [1], и затем неоднократно привлекала свое внимание других авторов [2–5]. В настоящей работе используется подход построения модели сплошной среды, предлагаемый авторами работ [6,7]. Отличие от предыдущих работа состоит в другой формулировке уравнений состояний, получаемых из законов термодинамики, а также другим представлением тензоров напряжений.

Макрочастица в асимметричной модели обладает шестью степенями свободы. В качестве обобщенных переменных можно взять координаты центра масс (x_1, x_2, x_3) макрочастицы и малые углы поворота $(\varphi_1, \varphi_2, \varphi_3)$. Уравнения движения и изменения момента количества движения для такой среды имеют вид

$$\rho \ddot{u}_i = \sigma_{ki,k} + \rho X_i$$

$$\rho J \ddot{\varphi} = \mu_{ki,k} + \varepsilon_{ijk} \sigma_{jk} + \rho Y_i$$

где J – константа, связанная с моментом инерции макрочастицы, $\sigma_{ki}, \mu_{ki}, \varepsilon_{ijk}$ – обычный, моментный тензоры напряжений и тензор Леви-Чивита, X_i, Y_i – распределенные массовые силы и моменты пар сил.

Основное термодинамическое равенство для удельных величин можно представить следующим образом

$$du = T ds + \frac{\sigma}{3\rho} \delta \vartheta + \frac{\mu}{3\rho} \delta \kappa + \frac{\sigma_{ik}^o}{\rho} \delta \varepsilon_{ik}^o + \frac{\sigma_{ik}^a}{\rho} \delta \gamma_{ik}^a + \frac{\mu_{ik}^o}{\rho} \delta \kappa_{ik}^o + \frac{\mu_{ik}^a}{\rho} \delta \kappa_{ik}^a \quad (1)$$

где $\vartheta = \text{div } \bar{u}$ – дилатация, $\kappa = \text{div } \bar{\varphi}$, ε_{ki}^o – девиатор тензора деформаций, $\gamma_{ki}^a = \varepsilon_{ki} - \varepsilon_{kim} \varphi_m$ – тензор относительных углов поворота макрочастицы, ε_{ki}^a – антисимметрическая часть тензора деформаций, $\kappa_{ki}^o, \kappa_{ki}^a$ – девиатор симметричной части и антисимметричная часть $\nabla \bar{\varphi}$, $\sigma = \sigma_{mm}, \kappa = \kappa_{mm}$, $\sigma_{ki}^o, \mu_{ki}^o, \sigma_{ki}^a, \mu_{ki}^a$ – девиаторы симметричных частей тензоров $\hat{\sigma}, \hat{\mu}$ и их антисимметрические части, соответственно. Из соотношения (1) вытекают зависимости обобщенных термодинамических сил $s, \sigma, \kappa, \sigma_{ki}^o, \sigma_{ki}^a, \mu_{ki}^o, \mu_{ki}^a$ от термодинамических переменных $\theta = T - T_0, \vartheta, \kappa, \varepsilon_{ki}^o, \gamma_{ki}^a, \kappa_{ki}^o, \kappa_{ki}^a$. В случае изотропной среды эти соотношения имеют вид

$$s = \frac{c_{\varepsilon\mu}}{\rho T_0} \theta + \frac{\beta}{\rho} \vartheta + \frac{\alpha}{\rho} \kappa$$

$$\sigma = 3 \left(\left(\lambda_1 + \frac{2}{3} \nu_1 \right) \vartheta + \left(\lambda_{12} + \frac{2}{3} \nu_{12} \right) \kappa - \beta \theta \right)$$

$$\mu = 3 \left(\left(\lambda_{12} + \frac{2}{3} \nu_{12} \right) \vartheta + \left(\lambda_2 + \frac{2}{3} \nu_2 \right) \kappa - \alpha \theta \right)$$

$$\sigma_{ik}^o = 2\nu_1 \varepsilon_{ik}^o + 2\nu_{12} \kappa_{ik}^o, \quad \sigma_{ik}^a = 2a_1 \gamma_{ik}^a + 2a_2 \kappa_{ik}^a$$

$$\mu_{ik}^o = 2\nu_{12} \varepsilon_{ik}^o + 2\nu_2 \kappa_{ik}^o, \quad \mu_{ik}^a = 2a_2 \gamma_{ik}^a + 2a_3 \kappa_{ik}^a$$

Уравнения динамики для изотропной среды принимают следующую форму:

$$(\lambda_1 + \nu_1 - a_1) \nabla \text{div } \bar{u} + (\nu_1 + a_1) \Delta \bar{u} +$$

$$(\lambda_{12} + \nu_{12} - a_2) \nabla \text{div } \bar{\varphi} + (\nu_{12} + a_2) \Delta \bar{\varphi} + (2)$$

$$+ 2a_1 \text{rot } \bar{\varphi} - \beta \nabla \theta + \rho \bar{X} = \rho \ddot{\bar{u}}$$

$$(\lambda_{12} + \nu_{12} - a_2) \nabla \text{div } \bar{u} + (\nu_{12} + a_2) \Delta \bar{u} +$$

$$+ (\lambda_2 + \nu_2 - a_3) \nabla \text{div } \bar{\varphi} + (\nu_2 + a_3) \Delta \bar{\varphi} + 4a_2 \text{rot } \bar{\varphi} - (3)$$

$$- 4a_1 \bar{\varphi} + 2a_1 \text{rot } \bar{u} - \alpha \nabla \theta + \rho \bar{Y} = \rho J \ddot{\bar{\varphi}}$$

Соответствующие соотношения в работах [1–4] следуют из (2), (3) при определенном выборе феноменологических коэффициентов.

В качестве примера рассматривается распространение плоских волн в безграничном упругом теле, аналогично работе [3]. Показано на различие результатов. Продольные волны деформаций и поворотов связаны между собой, а дисперсионное соотношение для поперечной волны имеет существенно более сложный характер.

ЛИТЕРАТУРА

1. Cosserat E., Cosserat F. Theorie des Corps Deformables // Traité de Physique. Ed. O.D. Chwolson. – Paris, 1909. – P. 953–1173.
2. Аэро Э.Л., Кувшинский Е.В. Основные уравнения теории упругости сред с вращательным взаимодействием частиц // ФТТ. – 1960. – Т. 2. – С. 1399–1409.
3. Пальмов В.А. Основные уравнения теории несимметричной упругости. // ПММ. – 1964. – Т. 28, вып. 3. – С. 401–408.
4. Новацкий В. Теория упругости. – М.: Мир, 1975. – 872 с.
5. Садовский В.М., Садовская О.В., Варыгина М.П. Численное моделирование пространственных волновых движений в моментных средах. // Вычислительная механика сплошных сред. – 2009. – Т. 2, № 4. – С. 111–121.
6. де Гроот С., Мазур П. Неравновесная термодинамика. М.: Мир. – 1964. – 456 с.
7. Дьярмати И. Неравновесная термодинамика. Теория поля и вариационные принципы. – М.: Мир. – 1974. – 304 с.