

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Лейбензон Л.С. Курс теории упругости. М.: Наука, 1947.
2. Лурье А.И. Теория упругости. М.: Наука, 1970.
3. Новацкий В. Теория упругости. М.: Мир, 1975.
4. Победря Б.Е., Шешенин С.В., Холматов Т. Задача в напряжениях. Ташкент: ФАН, 1988.
5. Георгиевский Д.В. Построение обобщенных формул Чезаро для конечных плоских деформаций // Прикл. мех. и техн. физ. 2014. **55**, № 3. 140–145.
6. Георгиевский Д.В. Уравнения совместности в системах, основанных на обобщенных кинематических соотношениях Коши // Изв. РАН. Механ. твердого тела. 2014. № 1. 127–132.
7. Georgievskii D.V., Pobedrya B.E. On the compatibility equations in terms of stresses in many-dimensional elastic medium // Russ. J. Math. Phys. 2015. **22**, N 1. 6–8.
8. Cesàro E. Sulle formole del Volterra, fondamentali nella teoria delle distorsioni elastiche // Rend. Accad. Napoli. 1906. **12**, N 1. 311–321.
9. Poynting J.H. On pressure perpendicular to the shear planes in finite pure shears, and on the lengthening on loaded wires when twisted // Proc. Roy. Soc. London. A. 1909. **82**, N 557. 546–559.

Поступила в редакцию
10.03.2023

УДК 539.3+531.53+532.23

О ВАРИАЦИОННОМ ПРИНЦИПЕ ЛАГРАНЖА МИКРОПОЛЯРНОЙ ТЕОРИИ УПРУГОСТИ ПРИ НЕИЗОТЕРМИЧЕСКИХ ПРОЦЕССАХ

А. В. Романов¹

В рамках теории микрополярного континуума с использованием вариационного принципа Лагранжа, метода Ритца и кусочно-полиномиальных базисных функций серендипова семейства получены компоненты тензорно-блочной матрицы жесткости и составлена система линейных алгебраических уравнений для анизотропного и изотропного материалов с центром симметрии при неизотермических процессах.

Ключевые слова: микрополярная среда, континуум Коссера, несимметричная теория упругости, вариационный принцип, тензор изгиба-кручения, тензор моментных напряжений, метод конечных элементов, матрица жесткости, неизотермический процесс.

In this paper, a variational principle of Lagrange, the Ritz method and piecewise polynomial serendipity shape functions are used to obtain a stiffness matrix and a system of linear algebraic equations in the micropolar theory of elasticity for anisotropic, isotropic and centrally symmetric material in case of a non isothermal process.

Key words: micropolar continuum, Cosserat continuum, theory of asymmetric elasticity, variational principle, rotation gradient tensor, couple stress tensor, finite element method, stiffness matrix, non isothermal process.

DOI: 10.55959/MSU0579-9368-1-64-4-12

1. Вариационный принцип Лагранжа. Обобщим задачу минимизации функционала Лагранжа классической теории упругости [1, 2] на микрополярную среду:

$$L(\mathbf{u}, \boldsymbol{\varphi}) \leq L(\mathbf{w}, \boldsymbol{\psi}), \quad L(\mathbf{w}, \boldsymbol{\psi}) = \frac{1}{2} a(\mathbf{w}, \boldsymbol{\psi}; \mathbf{w}, \boldsymbol{\psi}) - l(\mathbf{w}, \boldsymbol{\psi}), \quad \forall \mathbf{w}, \boldsymbol{\psi}: \mathbf{w}, \boldsymbol{\psi} |_{\Sigma_1} = 0 \quad (1)$$

и запишем условия стационарности:

$$DL(\mathbf{u}, \boldsymbol{\varphi}; \mathbf{w}, \boldsymbol{\psi}) = 0, \quad (2)$$

¹Романов Александр Вячеславович — науч. сотр. каф. механики композитов мех.-мат. ф-та МГУ, e-mail: atomicra@ya.ru.

Romanov Aleksandr Vyacheslavovich — Scientific Researcher, Lomonosov Moscow State University, Faculty of Mechanics and Mathematics, Chair of Composite Mechanics.

где D — дифференциал Гато; $\mathbf{u}, \boldsymbol{\varphi}$ — действительная кинематическая система независимых векторов перемещений и микровращений (далее вращений) соответственно; $\mathbf{w}, \boldsymbol{\psi}$ — кинематически допустимая система векторов, т.е. возможные перемещения и вращения из того же пространства, что и $\mathbf{u}, \boldsymbol{\varphi}$. При формулировке вариационного принципа Лагранжа аналогично классической теории потребуем выполнения кинематических соотношений и кинематических граничных условий [1, 3–9]

$$\boldsymbol{\gamma} = \nabla \mathbf{u} - \underline{\mathbf{C}} \cdot \boldsymbol{\varphi}, \quad \boldsymbol{\kappa} = \nabla \boldsymbol{\varphi}, \quad \mathbf{u}|_{\Sigma_1} = \mathbf{u}_0, \quad \boldsymbol{\varphi}|_{\Sigma_1} = \boldsymbol{\varphi}_0,$$

а из условий стационарности (2) следуют уравнения равновесия и статические граничные условия:

$$\nabla \cdot \underline{\mathbf{P}} + \rho \mathbf{F} = 0, \quad \nabla \cdot \underline{\boldsymbol{\mu}} + \underline{\mathbf{C}} \otimes \underline{\mathbf{P}} + \rho \mathbf{m} = 0, \quad \mathbf{n} \cdot \underline{\mathbf{P}}|_{\Sigma_2} = \mathbf{S}, \quad \mathbf{n} \cdot \underline{\boldsymbol{\mu}}|_{\Sigma_2} = \mathbf{R},$$

где $\boldsymbol{\gamma}$ — тензор деформации микрополярной теории упругости; $\boldsymbol{\kappa}$ — тензор изгиба-кручения; $\underline{\mathbf{P}}$ — тензор напряжений второго ранга; $\underline{\boldsymbol{\mu}}$ — тензор моментных напряжений второго ранга; $\underline{\mathbf{C}}$ — дискриминантный тензор третьего ранга (тензор Леви-Чивиты); \mathbf{F} — вектор массовой силы; \mathbf{m} — вектор массовых пар; ρ — плотность среды; \otimes — знак внутреннего 2-произведения [10]; Σ — поверхность тела ($\Sigma_1 \cup \Sigma_2 = \Sigma$, $\Sigma_1 \cap \Sigma_2 = \emptyset$); \mathbf{S} — вектор поверхностной силы; \mathbf{R} — вектор поверхностных пар; \mathbf{n} — внешняя нормаль к поверхности тела. Кроме того, в силу симметрии функционала a из условий стационарности (2) также следуют интегральные тождества

$$\begin{aligned} a(\mathbf{u}, \boldsymbol{\varphi}; \mathbf{w}, \boldsymbol{\psi}) &= l(\mathbf{w}, \boldsymbol{\psi}), \\ a(\mathbf{u}, \boldsymbol{\varphi}; \mathbf{w}, \boldsymbol{\psi}) &= \int_V [\underline{\mathbf{P}}(\mathbf{u}, \boldsymbol{\varphi}) \otimes (\nabla \mathbf{w} - \underline{\mathbf{C}} \cdot \boldsymbol{\psi}) + \underline{\boldsymbol{\mu}}(\boldsymbol{\varphi}) \otimes \nabla \boldsymbol{\psi}] dV, \\ l(\mathbf{w}, \boldsymbol{\psi}) &= \int_V \rho(\mathbf{F} \cdot \mathbf{w} + \mathbf{m} \cdot \boldsymbol{\psi}) dV + \int_{\Sigma_2} (\mathbf{S} \cdot \mathbf{w} + \mathbf{R} \cdot \boldsymbol{\psi}) d\Sigma, \end{aligned}$$

где V — объем тела. Если приняты тождества $\mathbf{w} = \mathbf{u}$, $\boldsymbol{\psi} = \boldsymbol{\varphi}$, то $a(\mathbf{u}, \boldsymbol{\varphi}, \mathbf{w}, \boldsymbol{\psi})$ есть энергия упругих деформаций и изгиба-кручения; $l(\mathbf{w}, \boldsymbol{\psi})$ — работа внешних сил на соответствующих перемещениях и вращениях.

2. Потенциал деформаций и изгибов-кручений. Заметим, что в силу существования оператора (потенциала) деформаций и изгибов-кручений немедленно возникают определяющие соотношения для материалов с центром симметрии при изотермических процессах [6–9]:

$$\check{W}(\boldsymbol{\gamma}, \boldsymbol{\kappa}) = \frac{1}{2} \left(\boldsymbol{\gamma} \otimes \underline{\mathbf{A}} \otimes \boldsymbol{\gamma} + \boldsymbol{\kappa} \otimes \underline{\mathbf{D}} \otimes \boldsymbol{\kappa} \right), \quad \underline{\mathbf{P}} = \frac{\partial \check{W}}{\partial \boldsymbol{\gamma}}, \quad \underline{\boldsymbol{\mu}} = \frac{\partial \check{W}}{\partial \boldsymbol{\kappa}} \quad (\underline{\mathbf{A}} = \underline{\mathbf{A}}^T, \quad \underline{\mathbf{D}} = \underline{\mathbf{D}}^T),$$

где $\underline{\mathbf{A}}, \underline{\mathbf{D}}$ — материальные тензоры четвертого ранга. При неизотермических процессах в силу обобщенного принципа Дюамеля–Неймана [6, 11] оператор (потенциал) деформаций можно представить в виде

$$\begin{aligned} \check{W}(\boldsymbol{\gamma}, \boldsymbol{\kappa}) &= \frac{1}{2} \left(\boldsymbol{\gamma} \otimes \underline{\mathbf{A}} \otimes \boldsymbol{\gamma} + \boldsymbol{\kappa} \otimes \underline{\mathbf{D}} \otimes \boldsymbol{\kappa} \right) + \left(\underline{\mathbf{P}}_0 - \underline{\mathbf{A}} \otimes \boldsymbol{a} \vartheta \right) \otimes \boldsymbol{\gamma} + \left(\underline{\boldsymbol{\mu}}_0 - \underline{\mathbf{D}} \otimes \boldsymbol{b} \vartheta \right) \otimes \boldsymbol{\kappa} + \\ &+ \frac{1}{2} \left(\boldsymbol{a} \otimes \underline{\mathbf{A}} \otimes \boldsymbol{a} + \boldsymbol{b} \otimes \underline{\mathbf{D}} \otimes \boldsymbol{b} \right) \vartheta^2, \end{aligned}$$

где $\boldsymbol{a}, \boldsymbol{b}$ — тензоры теплового расширения; ϑ — перепад температуры; $\underline{\mathbf{P}}_0, \underline{\boldsymbol{\mu}}_0$ — тензоры, либо образованные источниками немеханической природы, либо являющиеся результатом решения несвязанных задач. Тогда при неизотермических процессах функционал Лагранжа (1) примет вид

$$\begin{aligned} L(\mathbf{w}, \boldsymbol{\psi}) &= \frac{1}{2} [a(\mathbf{w}, \boldsymbol{\psi}; \mathbf{w}, \boldsymbol{\psi}) + h] + l_0(\mathbf{w}, \boldsymbol{\psi}) - l(\mathbf{w}, \boldsymbol{\psi}), \\ h &= \int_V [(\boldsymbol{a} \otimes \underline{\mathbf{A}} \otimes \boldsymbol{a} + \boldsymbol{b} \otimes \underline{\mathbf{D}} \otimes \boldsymbol{b}) \vartheta^2] dV, \\ l_0(\mathbf{w}, \boldsymbol{\psi}) &= \int_V [(\underline{\mathbf{P}}_0 - \underline{\mathbf{A}} \otimes \boldsymbol{a} \vartheta) \otimes \boldsymbol{\gamma}(\mathbf{w}, \boldsymbol{\psi}) + (\underline{\boldsymbol{\mu}}_0 - \underline{\mathbf{D}} \otimes \boldsymbol{b} \vartheta) \otimes \boldsymbol{\kappa}(\boldsymbol{\psi})] dV. \end{aligned} \tag{3}$$

Для изотропного материала компоненты тензоров $\boldsymbol{a}, \boldsymbol{b}$ принимают выражения $a_{ij} = \alpha_\tau g_{ij}$, $b_{ij} = \beta_\tau g_{ij}$, где α_τ, β_τ — коэффициенты линейного теплового расширения.

3. Изотропные тензоры четвертого ранга. В этом случае каждый тензор микрополярного материала с центром симметрии имеет по 3 независимые компоненты [3, 10]:

$$\begin{aligned} A^{ijkl} &= \lambda g^{ij} g^{kl} + \mu \left(g^{ik} g^{jl} + g^{il} g^{jk} \right) + \alpha \left(g^{ik} g^{jl} - g^{il} g^{jk} \right), \\ D^{ijkl} &= \delta g^{ij} g^{kl} + \gamma \left(g^{ik} g^{jl} + g^{il} g^{jk} \right) + \beta \left(g^{ik} g^{jl} - g^{il} g^{jk} \right), \end{aligned} \quad (4)$$

где $\lambda, \mu, \alpha, \delta, \gamma, \beta$ — материальные параметры среды; g^{ij} — компоненты единичного тензора.

4. Система линейных алгебраических уравнений. Применив метод Ритца и записав критерий стационарности для лагранжиана (3), а также воспользовавшись ранее принятыми обозначениями в работах [12, 13], придем к системе линейных алгебраических уравнений для материала с центром симметрии произвольной анизотропии при неизотермических процессах:

$$DL(\widehat{\mathbf{w}}, \widehat{\boldsymbol{\psi}}) = 0, \quad \begin{cases} +\mathbb{K}_{(1)pq}^{lj} \widehat{w}_l^p - \mathbb{K}_{(2)pq}^{lj} \widehat{\psi}_l^p = \mathbb{F}_{(1)q}^j - \mathbb{T}_{(1)q}^j \\ -\mathbb{K}_{(3)pq}^{lj} \widehat{w}_l^p + \mathbb{K}_{(4)pq}^{lj} \widehat{\psi}_l^p = \mathbb{F}_{(2)q}^j - \mathbb{T}_{(2)q}^j, \end{cases} \quad \begin{bmatrix} \mathbb{K}_{(1)pq}^{lj} & -\mathbb{K}_{(2)pq}^{lj} \\ -\mathbb{K}_{(3)pq}^{lj} & \mathbb{K}_{(4)pq}^{lj} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \widehat{w}_l^p \\ \widehat{\psi}_l^p \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} \mathbb{F}_{(1)q}^j - \mathbb{T}_{(1)q}^j \\ \mathbb{F}_{(2)q}^j - \mathbb{T}_{(2)q}^j \end{Bmatrix}, \quad (5)$$

где компоненты тензорно-блочных матриц жесткости и векторов сил имеют вид:

$$\begin{aligned} \mathbb{K}_{(1)pq}^{lj} &= \int_{V_e} A^{ijkl} N_{p,s} N_{q,t} B_k^s B_i^t J dV_\xi, & \mathbb{K}_{(2)pq}^{lj} &= \int_{V_e} A^{ijkm} C_{km}^{\cdot l} N_p N_{q,t} B_i^t J dV_\xi, \\ \mathbb{K}_{(3)pq}^{lj} &= \int_{V_e} A^{inkl} N_{p,s} C_{in}^{\cdot j} N_q B_k^s J dV_\xi, \\ \mathbb{K}_{(4)pq}^{lj} &= \int_{V_e} \left[A^{inkm} N_p N_q C_{km}^{\cdot l} C_{in}^{\cdot j} + D^{ijkl} N_{p,s} N_{q,t} B_k^s B_i^t \right] J dV_\xi, \\ \mathbb{F}_{(1)q}^j &= \int_{V_e} F^j N_q J \rho dV_\xi + \int_{\Sigma_2} S^j N_q J_\Sigma d\Sigma_\xi, & \mathbb{F}_{(2)q}^j &= \int_{V_e} m^j N_q J \rho dV_\xi + \int_{\Sigma_2} R^j N_q J_\Sigma d\Sigma_\xi, \\ \mathbb{T}_{(1)q}^j &= \int_{V_e} \left(P_0^{ij} - A^{ijkl} a_{kl} \vartheta \right) N_{q,t} B_i^t J dV_\xi, \\ \mathbb{T}_{(2)q}^j &= \int_{V_e} \left[\left(A^{inkl} a_{kl} \vartheta - P_0^{in} \right) C_{in}^{\cdot j} N_q + \left(\mu_0^{ij} - D^{ijkl} b_{kl} \vartheta \right) N_{q,t} B_i^t \right] J dV_\xi. \end{aligned} \quad (6)$$

5. Компоненты тензорно-блочной матрицы жесткости и вектора сил. Учитывая (6) и соответствующие выражения компонент изотропных материальных тензоров (4), а также запись производных функций форм по декартовым координатам [12], для компонент $\mathbb{K}_{(1)pq}^{lj} - \mathbb{K}_{(4)pq}^{lj}, \mathbb{T}_{(1)q}^j, \mathbb{T}_{(2)q}^j$ будем иметь

$$\begin{aligned} \mathbb{K}_{(1)pq}^{lj} &= \lambda N_{p,l} N_{q,j} + (\mu + \alpha) N_{p,i} N_{q,i} \delta_{jl} + (\mu - \alpha) N_{p,j} N_{q,l}, \\ \mathbb{K}_{(2)pq}^{lj} &= -2\alpha \epsilon_{lji} N_p N_{q,i}, & \mathbb{K}_{(3)pq}^{lj} &= 2\alpha \epsilon_{ljk} N_{p,k} N_q, \\ \mathbb{K}_{(4)pq}^{lj} &= \delta N_{p,l} N_{q,j} + (\gamma + \beta) N_{p,i} N_{q,i} \delta_{jl} + (\gamma - \beta) N_{p,j} N_{q,l} + 4\alpha N_p N_q \delta_{lj}, \\ \mathbb{T}_{(1)q}^j &= \left(P_0^{ij} - (3\lambda + 2\mu) \delta_{ij} \alpha_\tau \vartheta \right) N_{q,i}, & \mathbb{T}_{(2)q}^j &= \left(\mu_0^{ij} - (3\delta + 2\gamma) \delta_{ij} \beta_\tau \vartheta \right) N_{q,i} - P_0^{in} \epsilon_{inj} N_q. \end{aligned} \quad (7)$$

Придавая значения индексам l и j из формулы (7), для $\mathbb{K}_{(1)pq}^{lj}$ получим

$$\begin{aligned} \mathbb{K}_{(1)pq}^{11} &= (\lambda + 2\mu) N_{p,1} N_{q,1} + (\mu + \alpha) (N_{p,2} N_{q,2} + N_{p,3} N_{q,3}), & \mathbb{K}_{(1)pq}^{12} &= \lambda N_{p,1} N_{q,2} + (\mu - \alpha) N_{p,2} N_{q,1}, \\ \mathbb{K}_{(1)pq}^{22} &= (\lambda + 2\mu) N_{p,2} N_{q,2} + (\mu + \alpha) (N_{p,3} N_{q,3} + N_{p,1} N_{q,1}), & \mathbb{K}_{(1)pq}^{21} &= \lambda N_{p,2} N_{q,1} + (\mu - \alpha) N_{p,1} N_{q,2}, \\ \mathbb{K}_{(1)pq}^{33} &= (\lambda + 2\mu) N_{p,3} N_{q,3} + (\mu + \alpha) (N_{p,1} N_{q,1} + N_{p,2} N_{q,2}), \\ \mathbb{K}_{(1)pq}^{13} &= \lambda N_{p,1} N_{q,3} + (\mu - \alpha) N_{p,3} N_{q,1}, & \mathbb{K}_{(1)pq}^{23} &= \lambda N_{p,2} N_{q,3} + (\mu - \alpha) N_{p,3} N_{q,2}, \\ \mathbb{K}_{(1)pq}^{31} &= \lambda N_{p,3} N_{q,1} + (\mu - \alpha) N_{p,1} N_{q,3}, & \mathbb{K}_{(1)pq}^{32} &= \lambda N_{p,3} N_{q,2} + (\mu - \alpha) N_{p,2} N_{q,3}. \end{aligned} \quad (8)$$

Если положим $\alpha = 0$, то из (8) определим компоненты матрицы жесткости классической трехмерной теории упругости [11], образующие систему линейных алгебраических уравнений вида $\mathbb{K}_{pq}^{lj} \hat{w}_l^p = \mathbb{F}_q^j$.

Аналогично выпишем компоненты для кососимметричных тензоров K_{pq}^{lj} и K_{pq}^{lj} поэлементно:

$$\begin{aligned} K_{(2)pq}^{\alpha\alpha} &= K_{(3)pq}^{\alpha\alpha} = 0, \quad \langle \alpha = 1, 2, 3 \rangle, \\ K_{(2)pq}^{12} &= -2\alpha N_p N_{q,3}, \quad K_{(2)pq}^{13} = +2\alpha N_p N_{q,2}, \quad K_{(2)pq}^{23} = -2\alpha N_p N_{q,1}, \\ K_{(2)pq}^{21} &= +2\alpha N_p N_{q,3}, \quad K_{(2)pq}^{31} = -2\alpha N_p N_{q,2}, \quad K_{(2)pq}^{32} = +2\alpha N_p N_{q,1}, \\ K_{(3)pq}^{12} &= +2\alpha N_{p,3} N_q, \quad K_{(3)pq}^{13} = -2\alpha N_{p,2} N_q, \quad K_{(3)pq}^{23} = +2\alpha N_{p,1} N_q, \\ K_{(3)pq}^{21} &= -2\alpha N_{p,3} N_q, \quad K_{(3)pq}^{31} = +2\alpha N_{p,2} N_q, \quad K_{(3)pq}^{32} = -2\alpha N_{p,1} N_q. \end{aligned}$$

Компоненты для K_{pq}^{lj} поэлементно:

$$\begin{aligned} K_{(4)pq}^{11} &= (\delta + 2\gamma) N_{p,1} N_{q,1} + (\gamma + \beta) (N_{p,2} N_{q,2} + N_{p,3} N_{q,3}) + 4\alpha N_p N_q, \\ K_{(4)pq}^{22} &= (\delta + 2\gamma) N_{p,2} N_{q,2} + (\gamma + \beta) (N_{p,3} N_{q,3} + N_{p,1} N_{q,1}) + 4\alpha N_p N_q, \\ K_{(4)pq}^{33} &= (\delta + 2\gamma) N_{p,3} N_{q,3} + (\gamma + \beta) (N_{p,1} N_{q,1} + N_{p,2} N_{q,2}) + 4\alpha N_p N_q, \\ K_{(4)pq}^{12} &= \delta N_{p,1} N_{q,2} + (\gamma - \beta) N_{p,2} N_{q,1}, \quad K_{(4)pq}^{13} = \delta N_{p,1} N_{q,3} + (\gamma - \beta) N_{p,3} N_{q,1}, \\ K_{(4)pq}^{23} &= \delta N_{p,2} N_{q,3} + (\gamma - \beta) N_{p,3} N_{q,2}, \quad K_{(4)pq}^{21} = \delta N_{p,2} N_{q,1} + (\gamma - \beta) N_{p,1} N_{q,2}, \\ K_{(4)pq}^{31} &= \delta N_{p,3} N_{q,1} + (\gamma - \beta) N_{p,1} N_{q,3}, \quad K_{(4)pq}^{32} = \delta N_{p,3} N_{q,2} + (\gamma - \beta) N_{p,2} N_{q,3}. \end{aligned}$$

Компоненты для $T_{(1)q}^j, T_{(2)q}^j$ поэлементно:

$$\begin{aligned} T_{(1)q}^1 &= (P_0^{11} - (3\lambda + 2\mu) \alpha_\tau \vartheta) N_{q,1} + P_0^{21} N_{q,2} + P_0^{31} N_{q,3}, \\ T_{(1)q}^2 &= (P_0^{22} - (3\lambda + 2\mu) \alpha_\tau \vartheta) N_{q,2} + P_0^{32} N_{q,3} + P_0^{12} N_{q,1}, \\ T_{(1)q}^3 &= (P_0^{33} - (3\lambda + 2\mu) \alpha_\tau \vartheta) N_{q,3} + P_0^{13} N_{q,1} + P_0^{23} N_{q,2}, \\ T_{(2)q}^1 &= (\mu_0^{11} - (3\delta + 2\gamma) \beta_\tau \vartheta) N_{q,1} + \mu_0^{21} N_{q,2} + \mu_0^{31} N_{q,3} - (P_0^{23} - P_0^{32}) N_q, \\ T_{(2)q}^2 &= (\mu_0^{22} - (3\delta + 2\gamma) \beta_\tau \vartheta) N_{q,2} + \mu_0^{32} N_{q,3} + \mu_0^{12} N_{q,1} - (P_0^{31} - P_0^{13}) N_q, \\ T_{(2)q}^3 &= (\mu_0^{33} - (3\delta + 2\gamma) \beta_\tau \vartheta) N_{q,3} + \mu_0^{13} N_{q,1} + \mu_0^{23} N_{q,2} - (P_0^{12} - P_0^{21}) N_q. \end{aligned}$$

6. Выводы. С учетом выражений изотропных тензоров $\underline{\underline{\mathbf{A}}}$, $\underline{\underline{\mathbf{D}}}$ микрополярной теории упругости для материалов с центром симметрии при неизотермических процессах получены компоненты тензорно-блочной матрицы жесткости и вектора сил, которые впоследствии используются для составления системы линейных алгебраических уравнений (5), (6) и нахождения неизвестных векторов макроперемещений и микровращений. Данные результаты могут быть актуальны для исследования задач наномеханики микрополярного континуума с целью изучения механических свойств материала методом конечных элементов.

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. *Победря Б.Е.* Численные методы в теории упругости и пластичности: Учеб. пособие. 2-е изд. М.: Изд-во МГУ, 1995.
2. *Сьярле Ф.* Метод конечных элементов для эллиптических задач. М.: Мир, 1980.
3. *Новацкий В.* Теория упругости. М.: Мир, 1975.
4. *Eringen A.C.* Microcontinuum Field Theories.1. Foundation and Solids. N.Y.: Springer-Verlag, 1999.
5. *Lakes R.* Cosserat micromechanics of structured media: Experimental methods // Proc. Amer. Soc. Composites. 3rd Technical Conf., Sept. 25–29. Seattle, 1988. 505–516.

6. *Никабадзе М.У.* Развитие метода ортогональных полиномов в механике микрополярных и классических упругих тонких тел. М.: Изд-во Попечительского совета мех.-мат. ф-та МГУ им. М.В. Ломоносова, 2014 (URL: <https://istina.msu.ru/publications/book/6738800/>).
7. *Nikabadze M., Ulukhanyan A.* Some variational principles in the three-dimensional micropolar theories of solids and thin solids // *Theoretical Analyses, Computations, and Experiments of Multiscale Materials*. Vol. 175. *Advanced Structured Materials*. Switzerland, 2022. 193–251 (URL: https://doi.org/10.1007/978-3-031-04548-6_11).
8. *Nikabadze M., Ulukhanyan A.* On some variational principles in micropolar theories of single-layer thin bodies // *Continuum Mechanics and Thermodynamics*. Germany, 2022 (URL: <https://doi.org/10.1007/s00161-022-01089-5>).
9. *Nikabadze M., Ulukhanyan A.* Generalized Reissner-type variational principle in the micropolar theories of multilayer thin bodies with one small size // *Continuum Mechanics and Thermodynamics*. Germany. 2022. **34**. N 2 (URL: <https://doi.org/10.1007/s00161-022-01091-x>).
10. *Nikabadze M.U.* Topics on tensor calculus with applications to mechanics // *J. Math. Sci.* 2017. **225**. 1–194 (URL: <https://doi.org/10.1007/s10958-017-3467-4>).
11. *Zienkiewicz O. C., Taylor R. L., Zhu J.Z.* *The Finite Element Method: Its Basis and Fundamentals*. 7th ed. Oxford: Butterworth-Heinemann, 2013.
12. *Романов А.В.* О вариационном принципе Лагранжа микрополярной теории упругости в случае трансверсально-изотропной среды // *Вестн. Моск. ун-та. Матем. Механ.* 2022. № 4. 35–39.
13. *Романов А.В.* О вариационном принципе Лагранжа микрополярной теории упругости в случае ортотропной среды // *Вестн. Моск. ун-та. Матем. Механ.* 2023. № 1. 68–72.

Поступила в редакцию
23.03.2023