

УДК 539.3+531.53+532.23

О ВАРИАЦИОННОМ ПРИНЦИПЕ ЛАГРАНЖА МИКРОПОЛЯРНОЙ ТЕОРИИ УПРУГОСТИ В СЛУЧАЕ ОРТОТРОПНОЙ СРЕДЫ

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 ортотропного материала с центром симметрии.

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

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

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

DOI: 10.55959/MSU0579-9368-1-2023-1-68-72

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

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

которые в силу симметрии функционала a приводят к интегральным тождествам

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

где D — дифференциал Гато; V — объем тела; Σ — поверхность тела ($\Sigma_1 \cup \Sigma_2 = \Sigma$, $\Sigma_1 \cap \Sigma_2 = \emptyset$); $\mathbf{u}, \boldsymbol{\varphi}$ — 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 $\mathbf{u}, \boldsymbol{\varphi}$. 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; \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 —

¹ Романов 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.

плотность среды; \otimes^2 — знак внутреннего 2-произведения; \mathbf{S} — вектор поверхностной силы; \mathbf{R} — вектор поверхностных пар. При формулировке вариационного принципа Лагранжа (1), (2) аналогично классической теории [1, 2] потребуем выполнения кинематических соотношений и кинематических граничных условий [3–9]:

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

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

$$\nabla \cdot \underline{\mathbf{P}} + \rho \mathbf{F} = 0, \quad \nabla \cdot \underline{\boldsymbol{\mu}} + \underline{\mathbf{C}} \otimes^2 \underline{\mathbf{P}} + \rho \mathbf{m} = 0, \quad \mathbf{n} \cdot \underline{\mathbf{P}}|_{\Sigma_2} = \mathbf{S}, \quad \mathbf{n} \cdot \underline{\boldsymbol{\mu}}|_{\Sigma_2} = \mathbf{R}.$$

Здесь $\underline{\boldsymbol{\gamma}}$ — тензор деформации микрополярной теории упругости; $\underline{\boldsymbol{\kappa}}$ — тензор изгиба-кручения; \mathbf{n} — внешняя нормаль к поверхности тела. Также отметим, что в силу существования оператора (потенциала) деформаций и изгибов-кручений немедленно возникают определяющие соотношения для материалов с центром симметрии при изотермических процессах [6–9]:

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

где $\underline{\mathbf{A}}, \underline{\mathbf{D}}$ — материальные тензоры четвертого ранга.

2. Ортотропные тензоры четвертого ранга. В этом случае каждый тензор микрополярного материала с центром симметрии имеет 15 независимых компонент. Например, компоненты тензора $\underline{\mathbf{A}}$ представляются в виде [10]

$$\begin{aligned} A^{ijkl} = & A^{1111} \gamma_{11}^{ij} \gamma_{11}^{kl} + A^{2222} \gamma_{22}^{ij} \gamma_{22}^{kl} + A^{3333} \gamma_{33}^{ij} \gamma_{33}^{kl} + A^{1122} \left(\gamma_{11}^{ij} \gamma_{22}^{kl} + \gamma_{22}^{ij} \gamma_{11}^{kl} \right) + A^{1133} \left(\gamma_{11}^{ij} \gamma_{33}^{kl} + \gamma_{33}^{ij} \gamma_{11}^{kl} \right) + \\ & + A^{2233} \left(\gamma_{22}^{ij} \gamma_{33}^{kl} + \gamma_{33}^{ij} \gamma_{22}^{kl} \right) + A^{1212} \gamma_{11}^{ik} \gamma_{22}^{jl} + A^{1221} \left(\gamma_{11}^{il} \gamma_{22}^{jk} + \gamma_{22}^{il} \gamma_{11}^{jk} \right) + A^{2121} \gamma_{22}^{ik} \gamma_{11}^{jl} + A^{1313} \gamma_{11}^{ik} \gamma_{33}^{jl} + \\ & + A^{1331} \left(\gamma_{11}^{il} \gamma_{33}^{jk} + \gamma_{33}^{il} \gamma_{11}^{jk} \right) + A^{3131} \gamma_{33}^{ik} \gamma_{11}^{jl} + A^{2323} \gamma_{22}^{ik} \gamma_{33}^{jl} + A^{2332} \left(\gamma_{22}^{il} \gamma_{33}^{jk} + \gamma_{33}^{il} \gamma_{22}^{jk} \right) + A^{3232} \gamma_{33}^{ik} \gamma_{22}^{jl}, \end{aligned} \quad (3)$$

где $\gamma_{\alpha\alpha}^{ij} = g_{\alpha}^i g_{\alpha}^j$ ($\alpha = 1, 2, 3$) (по α суммирование нет) — произведения смешанных компонент единичного тензора второго ранга [1, 6, 10]. А если учесть симметрию относительно первых двух индексов $A^{ijkl} = A^{jikl}$, то из выражения (3) получим

$$\begin{aligned} A^{ijkl} = & A^{1111} \gamma_{11}^{ij} \gamma_{11}^{kl} + A^{2222} \gamma_{22}^{ij} \gamma_{22}^{kl} + A^{3333} \gamma_{33}^{ij} \gamma_{33}^{kl} + A^{1122} \left(\gamma_{11}^{ij} \gamma_{22}^{kl} + \gamma_{22}^{ij} \gamma_{11}^{kl} \right) + A^{1133} \left(\gamma_{11}^{ij} \gamma_{33}^{kl} + \gamma_{33}^{ij} \gamma_{11}^{kl} \right) + \\ & + A^{2233} \left(\gamma_{22}^{ij} \gamma_{33}^{kl} + \gamma_{33}^{ij} \gamma_{22}^{kl} \right) + A^{1212} \left(\gamma_{11}^{ik} \gamma_{22}^{jl} + \gamma_{11}^{il} \gamma_{22}^{jk} + \gamma_{22}^{il} \gamma_{11}^{jk} + \gamma_{22}^{ik} \gamma_{11}^{jl} \right) + \\ & + A^{1313} \left(\gamma_{11}^{ik} \gamma_{33}^{jl} + \gamma_{11}^{il} \gamma_{33}^{jk} + \gamma_{33}^{il} \gamma_{11}^{jk} + \gamma_{33}^{ik} \gamma_{11}^{jl} \right) + \\ & + A^{2323} \left(\gamma_{22}^{ik} \gamma_{33}^{jl} + \gamma_{22}^{il} \gamma_{33}^{jk} + \gamma_{33}^{il} \gamma_{22}^{jk} + \gamma_{33}^{ik} \gamma_{22}^{jl} \right), \end{aligned}$$

где $\underline{\mathbf{A}}$ содержит уже 9 независимых компонент, что соответствует ортотропному материалу классической теории упругости [3, 6, 10]. Если в (3) A заменим на D , то получим соответствующие выражения для компонент материального тензора $\underline{\mathbf{D}}$.

3. Система линейных алгебраических уравнений. Применяв метод Ритца и записав критерий стационарности для дискретного лагранжиана, а также воспользовавшись ранее принятыми обозначениями в работе [11], придем к системе линейных алгебраических уравнений для произвольного материала с центром симметрии:

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

где компоненты тензорно-блочных матриц жесткости имеют вид

$$\begin{aligned} \mathbb{K}_{pq}^{lj} &= \int_{V_e} A^{ijkl} N_{p,s} N_{q,t} B_k^s B_i^t J dV_\xi, & \mathbb{K}_{pq}^{lj} &= \int_{V_e} A^{ijkm} C_{km}^{\cdot l} N_p N_{q,t} B_i^t J dV_\xi, \\ \mathbb{K}_{pq}^{lj} &= \int_{V_e} A^{inkl} N_{p,s} C_{in}^{\cdot j} N_q B_k^s J dV_\xi, & \mathbb{F}_q^j &= \int_{V_e} F^j N_q J \rho dV_\xi + \int_{\Sigma_2} S^j N_q J_\Sigma d\Sigma_\xi, \\ \mathbb{F}_q^j &= \int_{V_e} m^j N_q J \rho dV_\xi + \int_{\Sigma_2} R^j N_q J_\Sigma d\Sigma_\xi, \\ \int_{V_e} \left[A^{inkm} N_p N_q C_{km}^{\cdot l} C_{in}^{\cdot j} + D^{ijkl} N_{p,k} N_{q,i} B_k^s B_i^t \right] J dV_\xi &= \mathbb{K}_{pq}^{lj}. \end{aligned} \quad (5)$$

4. Компоненты тензорно-блочной матрицы жесткости. Учитывая (3) и соответствующие выражения компонент ортотропных материальных тензоров $\underline{\underline{A}}$, $\underline{\underline{D}}$, а также запись производных функций форм по декартовым координатам [11], из (5) для компонент первого блока тензора \mathbb{K}_{pq}^{lj} будем иметь

$$\begin{aligned} K_{pq}^{lj} &= A^{ijkl} N_{p,k} N_{q,i} = A^{1111} N_{p,1} N_{q,1} \gamma_{11}^{lj} + A^{2222} N_{p,2} N_{q,2} \gamma_{22}^{lj} + \\ &+ A^{3333} N_{p,3} N_{q,3} \gamma_{33}^{lj} + A^{1122} (N_{p,2} N_{q,1} \gamma_{21}^{lj} + \\ &+ N_{p,1} N_{q,2} \gamma_{12}^{lj}) + A^{1133} (N_{p,3} N_{q,1} \gamma_{31}^{lj} + N_{p,1} N_{q,3} \gamma_{13}^{lj}) + A^{2233} (N_{p,3} N_{q,2} \gamma_{32}^{lj} + N_{p,2} N_{q,3} \gamma_{23}^{lj}) + \\ &+ A^{1212} N_{p,1} N_{q,1} \gamma_{22}^{lj} + A^{1221} (N_{p,2} N_{q,1} \gamma_{12}^{lj} + N_{p,1} N_{q,2} \gamma_{21}^{lj}) + A^{2121} N_{p,2} N_{q,2} \gamma_{11}^{lj} + \\ &+ A^{1313} N_{p,1} N_{q,1} \gamma_{33}^{lj} + A^{1331} (N_{p,3} N_{q,1} \gamma_{13}^{lj} + N_{p,1} N_{q,3} \gamma_{31}^{lj}) + A^{3131} N_{p,3} N_{q,3} \gamma_{11}^{lj} + \\ &+ A^{2323} N_{p,2} N_{q,2} \gamma_{33}^{lj} + A^{2332} (N_{p,3} N_{q,2} \gamma_{23}^{lj} + N_{p,2} N_{q,3} \gamma_{32}^{lj}) + A^{3232} N_{p,3} N_{q,3} \gamma_{22}^{lj}. \end{aligned} \quad (6)$$

Придавая значения индексам l и j из формулы (6), получим

$$\begin{aligned} K_{pq}^{11} &= A^{1111} N_{p,1} N_{q,1} + A^{2121} N_{p,2} N_{q,2} + A^{3131} N_{p,3} N_{q,3}, & K_{pq}^{12} &= A^{1122} N_{p,1} N_{q,2} + A^{1221} N_{p,2} N_{q,1}, \\ K_{pq}^{22} &= A^{2222} N_{p,2} N_{q,2} + A^{3232} N_{p,3} N_{q,3} + A^{1212} N_{p,1} N_{q,1}, & K_{pq}^{21} &= A^{1122} N_{p,2} N_{q,1} + A^{1221} N_{p,1} N_{q,2}, \\ K_{pq}^{33} &= A^{3333} N_{p,3} N_{q,3} + A^{1313} N_{p,1} N_{q,1} + A^{2323} N_{p,2} N_{q,2}, \\ K_{pq}^{13} &= A^{1133} N_{p,1} N_{q,3} + A^{1331} N_{p,3} N_{q,1}, & K_{pq}^{23} &= A^{2233} N_{p,2} N_{q,3} + A^{2332} N_{p,3} N_{q,2}, \\ K_{pq}^{31} &= A^{1133} N_{p,3} N_{q,1} + A^{1331} N_{p,1} N_{q,3}, & K_{pq}^{32} &= A^{2233} N_{p,3} N_{q,2} + A^{2332} N_{p,2} N_{q,3}. \end{aligned}$$

Компоненты второго K_{pq}^{lj} и третьего K_{pq}^{lj} блоков тензора в общем виде представляются следующим образом:

$$\begin{aligned} K_{pq}^{lj} &= A^{ijkm} C_{km}^{\cdot l} N_p N_{q,i} = N_p (A^{1212} N_{q,1} C_{12}^{\cdot l} g_2^j + A^{1221} (N_{q,1} C_{21}^{\cdot l} g_2^j + N_{q,2} C_{12}^{\cdot l} g_1^j) + A^{2121} N_{q,2} C_{21}^{\cdot l} g_1^j + \\ &+ A^{1313} N_{q,1} C_{13}^{\cdot l} g_3^j + A^{1331} (N_{q,1} C_{31}^{\cdot l} g_3^j + N_{q,3} C_{13}^{\cdot l} g_1^j) + A^{3131} N_{q,3} C_{31}^{\cdot l} g_1^j + A^{2323} N_{q,2} C_{23}^{\cdot l} g_3^j + \\ &+ A^{2332} (N_{q,2} C_{32}^{\cdot l} g_3^j + N_{q,3} C_{23}^{\cdot l} g_2^j) + A^{3232} N_{q,3} C_{32}^{\cdot l} g_2^j), \\ K_{pq}^{lj} &= A^{inkl} N_{p,k} N_q C_{in}^{\cdot j} = N_q (A^{1212} N_{p,1} g_2^l C_{12}^{\cdot j} + A^{1221} (N_{p,2} g_1^l C_{12}^{\cdot j} + N_{p,1} g_2^l C_{21}^{\cdot j}) + A^{2121} N_{p,2} g_1^l C_{21}^{\cdot j} + \\ &+ A^{1313} N_{p,1} g_3^l C_{13}^{\cdot j} + A^{1331} (N_{p,3} g_1^l C_{13}^{\cdot j} + N_{p,1} g_3^l C_{31}^{\cdot j}) + A^{3131} N_{p,3} g_1^l C_{31}^{\cdot j} + A^{2323} N_{p,2} g_3^l C_{23}^{\cdot j} + \\ &+ A^{2332} (N_{p,3} g_2^l C_{23}^{\cdot j} + N_{p,2} g_3^l C_{32}^{\cdot j}) + A^{3232} N_{p,3} g_2^l C_{32}^{\cdot j}). \end{aligned}$$

Запишем их выражения поэлементно:

$$\begin{aligned} K_{pq}^{11} &= K_{pq}^{22} = K_{pq}^{33} = 0, \\ K_{pq}^{12} &= N_p N_{q,3} (A^{2332} - A^{3232}), & K_{pq}^{13} &= N_p N_{q,2} (A^{2323} - A^{3232}), & K_{pq}^{23} &= N_p N_{q,1} (A^{1331} - A^{1313}), \\ K_{pq}^{21} &= N_p N_{q,3} (A^{3131} - A^{1331}), & K_{pq}^{31} &= N_p N_{q,2} (A^{1221} - A^{2121}), & K_{pq}^{32} &= N_p N_{q,1} (A^{1212} - A^{1221}), \\ K_{pq}^{11} &= K_{pq}^{22} = K_{pq}^{33} = 0, \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} K_{(3)pq}^{12} &= N_{p,3}N_q(A^{3131} - A^{1331}), K_{(3)pq}^{13} = N_{p,2}N_q(A^{1221} - A^{2121}), K_{(3)pq}^{23} = N_{p,1}N_q(A^{1212} - A^{1221}), \\ K_{(3)pq}^{21} &= N_{p,3}N_q(A^{2332} - A^{3223}), K_{(3)pq}^{31} = N_{p,2}N_q(A^{2323} - A^{2332}), K_{(3)pq}^{32} = N_{p,1}N_q(A^{1331} - A^{1313}). \end{aligned}$$

Компоненты четвертого блока тензора $K_{(4)}^{lj}$ представим в общем виде:

$$\begin{aligned} K_{(4)}^{lj} &= A^{inkm}N_pN_qC_{km}^{\cdot l}C_{in}^{\cdot j} + D^{ijkl}N_{p,k}N_{q,i} = \\ &= N_pN_q [A^{1212}C_{12}^{\cdot l}C_{12}^{\cdot j} + A^{1221}(C_{21}^{\cdot l}C_{12}^{\cdot j} + C_{12}^{\cdot l}C_{21}^{\cdot j}) + \\ &+ A^{2121}C_{21}^{\cdot l}C_{21}^{\cdot j} + A^{1313}C_{13}^{\cdot l}C_{13}^{\cdot j} + A^{1331}(C_{31}^{\cdot l}C_{13}^{\cdot j} + C_{13}^{\cdot l}C_{31}^{\cdot j}) + A^{3131}C_{31}^{\cdot l}C_{31}^{\cdot j} + A^{2323}C_{23}^{\cdot l}C_{23}^{\cdot j} + \\ &+ A^{2332}(C_{32}^{\cdot l}C_{23}^{\cdot j} + C_{23}^{\cdot l}C_{32}^{\cdot j}) + A^{3232}C_{32}^{\cdot l}C_{32}^{\cdot j}] + D^{1111}N_{p,1}N_{q,1}\gamma_{11}^{lj} + D^{2222}N_{p,2}N_{q,2}\gamma_{22}^{lj} + \\ &+ D^{3333}N_{p,3}N_{q,3}\gamma_{33}^{lj} + D^{1122}(N_{p,2}N_{q,1}\gamma_{21}^{lj} + N_{p,1}N_{q,2}\gamma_{12}^{lj}) + D^{1133}(N_{p,3}N_{q,1}\gamma_{31}^{lj} + N_{p,1}N_{q,3}\gamma_{13}^{lj}) + \\ &+ D^{2233}(N_{p,3}N_{q,2}\gamma_{32}^{lj} + N_{p,2}N_{q,3}\gamma_{23}^{lj}) + \\ &+ D^{1212}N_{p,1}N_{q,1}\gamma_{22}^{lj} + D^{1221}(N_{p,2}N_{q,1}\gamma_{12}^{lj} + N_{p,1}N_{q,2}\gamma_{21}^{lj}) + D^{2121}N_{p,2}N_{q,2}\gamma_{11}^{lj} + \\ &+ D^{1313}N_{p,1}N_{q,1}\gamma_{33}^{lj} + D^{1331}(N_{p,3}N_{q,1}\gamma_{13}^{lj} + N_{p,1}N_{q,3}\gamma_{31}^{lj}) + D^{3131}N_{p,3}N_{q,3}\gamma_{11}^{lj} + \\ &+ D^{2323}N_{p,2}N_{q,2}\gamma_{33}^{lj} + D^{2332}(N_{p,3}N_{q,2}\gamma_{23}^{lj} + N_{p,2}N_{q,3}\gamma_{32}^{lj}) + D^{3232}N_{p,3}N_{q,3}\gamma_{22}^{lj}. \end{aligned}$$

Их выражения поэлементно:

$$\begin{aligned} K_{(4)}^{11} &= (A^{2323} - 2A^{2332} + A^{3232})N_pN_q + D^{1111}N_{p,1}N_{q,1} + D^{2121}N_{p,2}N_{q,2} + D^{3131}N_{p,3}N_{q,3}, \\ K_{(4)}^{22} &= (A^{1313} - 2A^{1331} + A^{3131})N_pN_q + D^{2222}N_{p,2}N_{q,2} + D^{1212}N_{p,1}N_{q,1} + D^{3232}N_{p,3}N_{q,3}, \\ K_{(4)}^{33} &= (A^{1212} - 2A^{1221} + A^{2121})N_pN_q + D^{3333}N_{p,3}N_{q,3} + D^{1313}N_{p,1}N_{q,1} + D^{2323}N_{p,2}N_{q,2}, \\ K_{(4)}^{12} &= D^{1122}N_{p,1}N_{q,2} + D^{1221}N_{p,2}N_{q,1}, & K_{(4)}^{21} &= D^{1122}N_{p,2}N_{q,1} + D^{1221}N_{p,1}N_{q,2}, \\ K_{(4)}^{13} &= D^{1133}N_{p,1}N_{q,3} + D^{1331}N_{p,3}N_{q,1}, & K_{(4)}^{23} &= D^{2233}N_{p,2}N_{q,3} + D^{2332}N_{p,3}N_{q,2}, \\ K_{(4)}^{31} &= D^{1133}N_{p,3}N_{q,1} + D^{1331}N_{p,1}N_{q,3}, & K_{(4)}^{32} &= D^{2233}N_{p,3}N_{q,2} + D^{2332}N_{p,2}N_{q,3}. \end{aligned}$$

4. Выводы. С учетом выражений ортотропных тензоров $\underline{\mathbb{A}}$, $\underline{\mathbb{D}}$ для материалов с центром симметрии микрополярной теории упругости получены компоненты тензорно-блочной матрицы жесткости, которые впоследствии используются для составления системы линейных алгебраических уравнений (4), (5) и нахождения неизвестных векторов макродоформлений и микровращений. Данные результаты могут быть актуальными для исследования задач наномеханики микрополярного континуума с целью изучения новых свойств материала методом конечных элементов с применением численных экспериментов.

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. *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.

Поступила в редакцию
14.10.2022