УДК 539.3

НЕЛИНЕЙНАЯ МОДЕЛЬ ДЕФОРМИРОВАНИЯ КРИСТАЛЛИЧЕСКИХ СРЕД, ДОПУСКАЮЩИХ МАРТЕНСИТНЫЕ ПРЕВРАЩЕНИЯ: ПЛОСКАЯ ДЕФОРМАЦИЯ

© 2019 г. [Э. Л. Аэро¹, А. Н. Булыгин*, Ю. В. Павлов

Институт проблем машиноведения РАН, Санкт-Петербург, Россия * e-mail: bulygin an@mail.ru

> Поступила в редакцию 12.05.2017 г. После доработки 13.10.2017 г. Принята к публикации 27.12.2017 г.

Разрабатываются математические методы решения уравнений статики плоской нелинейной деформации кристаллических сред со сложной решеткой, допускающих мартенситные превращения. Уравнения статики, составляющие систему четырех связанных нелинейных уравнений, сводятся к системе отдельных уравнений. Вектор макросмещений ищется в форме Папковича—Нейбера. Вектор микросмещений находится из уравнения синус-Гордона с переменным коэффициентом (амплитудой) перед синусом и уравнения Пуассона. Для случая постоянной амплитуды найден класс двояко-периодических решений, которые выражаются через эллиптические функции Якоби. Показано, что нелинейная теория приводит к набору решений, описывающих фрагментацию кристаллической среды, появление дефектов структуры разного типа, фазовые превращения и другие особенности деформирования, которые реализуются под действием интенсивных силовых нагрузок и не описываются классической механикой сплошной среды.

Ключевые слова: кристаллические среды, уравнение синус-Гордона, интенсивные силовые нагрузки

DOI: 10.1134/S0032823519020024

Для решения современных проблем получения и изучения новых материалов необходимы аналитические модели, которые могли бы позволять прогнозирование эксплуатационных и прочностных свойств получаемых материалов. Классическая континуальная модель уже не применима к решению новых проблем в области наномасштабов. Была предложена [1, 2] нелинейная модель деформирования кристаллических сред со сложной решеткой, позволяющая описать специфические процессы деформирования, реализуемые в современных технологиях получения новых материалов. Было показано [3], что нелинейная модель может быть использована для описания мартенситных превращений. В последние годы успешно разрабатывается механика многоуровневого деформирования и фазовых переходов, в том числе и мартенситных превращений [4, 5].

¹ Аэро Эрон Люттович (14.05.1934—11.07.2016) — д-р физ. мат. наук, профессор, основатель и первый руководитель лаборатории микромеханики материалов Ин-та проблем машиноведения РАН — один из создателей современной моментной механики сплошных сред. Первым написал уравнения движения твердых сред с вращательным взаимодействием частиц, удовлетворяющих принципу инвариантности к жесткому вращению. Идеи, развитые в этих работах, были затем им и другими сотрудниками распространены на вязкие жидкости и жидкие кристаллы. В последние годы он разработал нелинейную теорию кристаллических сред со сложной решеткой, описывающую особенности деформирования кристаллических сред, которые реализуются в современных технологиях получения новых материалов с наноструктурой.

1. Нелинейная модель деформирования кристаллических сред со сложной решеткой. Ограничимся рассмотрением двух подрешеток, которые совмещаются сдвигом на постоянный структурный вектор **u**. Введем смещение **U** центра инерции пары атомов элементарной решетки и относительного их смещения **u** внутри ячейки следующим образом [6]:

$$\mathbf{U} = \frac{m_1 \mathbf{v}_1 + m_2 \mathbf{v}_2}{m_1 + m_2}, \quad \mathbf{u} = \mathbf{v}_1 - \mathbf{v}_2 \tag{1.1}$$

Здесь v_1 и v_2 – смещения атомов с массами m_1 и m_2 первой и второй подрешеток. Вектор **u** учитывает изменение ближнего порядка в решетке, изменение внутренней геометрии среды и ее структуры. Его можно принять за параметр порядка.

Уравнения движения, определяющие векторы U(t, x, y, z) (акустическая мода) и u(t, x, y, z) (оптическая мода), получим из вариационного принципа

$$J = \iint_{00}^{t\tau} L(u_i, \dot{u}_i, u_{i,k}, \dot{U}_i, U_{i,k}) dt d\tau$$
(1.2)

Функция Лагранжа *L* представляет собой разность между плотностью кинетической энергии *Q* и плотностью энергии деформирования *D*:

$$L = Q - D \tag{1.3}$$

$$Q = \frac{\rho}{2} \dot{U}_i \dot{U}_i + \frac{\mu}{2} \dot{u}_i \dot{u}_i; \quad D = \frac{1}{2} \lambda_{ilmn} e_{il} e_{mn} + \frac{1}{2} k_{ilmn} \varepsilon_{il} \varepsilon_{mn} + \frac{1}{2} C_{ilmn} e_{il} \varepsilon_{mn} + R \Phi(u_s)$$
(1.4)

Запятая в нижнем индексе означает частную производную по координате, индекс которой указан после запятой, а точка сверху означает частную производную по времени. Далее ρ – средняя плотность массы атомов, μ – приведенная плотность пары атомов:

$$\rho = \frac{m_1 + m_2}{2V}, \quad \mu = \frac{m_1 m_2}{(m_1 + m_2)V}$$
(1.5)

V — объем элементарной ячейки. Первые два слагаемых во втором выражении (1.4) учитывают вклад в плотность энергии упругих макро- и микродеформаций; третье слагаемое — плотность энергии взаимодействия акустической и оптической мод, оно отвечает за принципиально важное взаимодействие поля деформаций с микроскопическим полем, с которым связана перестройка атомной конфигурации внутри элементарной ячейки кристаллической решетки. Тензоры λ_{ilmn} и k_{ilmn} — коэффициенты упругости и микроупругости, C_{ilmn} — микроскопические модули взаимодействия акустической и оптической мод, e_{il} и ε_{il} — тензоры деформации и микродеформации

$$e_{il} = \frac{1}{2}(U_{i,l} + U_{l,i}), \quad \varepsilon_{il} = \frac{1}{2}(u_{i,l} + u_{l,i})$$
(1.6)

Последнее слагаемое во втором выражении (1.4) отвечает энергии жесткого сдвига подрешеток и позволяет реализовать переходы через точки структурной неустойчивости решетки с образованием, в частности, новых фаз типа мартенситных. Аргумент функции Φ равен скалярному произведению вектора **В** обратной решетки [7] на вектор **u**:

$$u_s = \mathbf{B} \cdot \mathbf{u} \tag{1.7}$$

Для кристаллов кубической, ромбической и тетрагональной систем векторы $\mathbf{a}_1, \mathbf{a}_2$ и \mathbf{a}_3 элементарной решетки взаимно ортогональны. Для этих систем взаимно ортогональ-

ными будут и векторы обратной решетки. Для кристаллов кубической системы размеры ячейки $b_1 = b_2 = b_3 = b$, а

$$\mathbf{B} = \frac{2\pi}{b} (\mathbf{i} + \mathbf{j} + \mathbf{k}) \tag{1.8}$$

Определение (1.8) называют физическим, в отличие от кристаллографического определения

$$\mathbf{B} = \frac{1}{b}(\mathbf{i} + \mathbf{j} + \mathbf{k}),\tag{1.9}$$

которое принимается в настоящей работе, и следовательно, для кристаллов кубической системы

$$u_s = \frac{1}{b}(u_x + u_y + u_z)$$
(1.10)

По физическому смыслу функция $\Phi(u_s)$ должна быть четной и периодической. В общем случае (при выполнении условий Дирихле) ее можно разложить в ряд Фурье

$$\Phi(u_s) = (1 - \cos u_s) + \delta(1 - \cos 2u_s) + \dots$$
(1.11)

Здесь учтено, что энергия взаимодействия подрешеток равна нулю, когда $u_s = 0$. В пионерской работе [8] и большинстве современных работ ([9, 10] и др.) принимается, что

$$\Phi(u_s) = 1 - \cos u_s \tag{1.12}$$

Множитель перед функцией $\Phi(u_s)$

$$R = p - s_{il}e_{il} \tag{1.13}$$

представляет собой эффективный межатомный барьер — энергию активации связей. Здесь p — половина энергии активации жесткого сдвига решеток, а s_{il} — тензор нелинейной механострикции. Выбор коэффициента R — весьма чувствительный инструмент управления микроструктурой и структурой решетки с помощью макроскопических полей деформаций и напряжений.

Отметим, что все материальные тензоры в выражении для плотности энергии деформирования D, имеют четный ранг. Это значит, что рассматриваются кристаллические среды, обладающие центром симметрии, для которых тензор нечетного ранга обращается в нуль. Градиентные слагаемые в выражении для плотности энергии D обеспечивают ее инвариантность при микротрансляциях, а выбор функции $\Phi(u_s)$ обеспечивает инвариантность D к взаимным трансляциям подрешеток в некотором заданном и фиксированном направлении. Смещение подрешеток на период (или целое число периодов) означает переход подрешеток в новое, но кристаллографически эквивалентное структурное состояние. При таком переходе происходит переключение связей и изменение ближайших соседей каждого атома, т.е. изменение локальной топологии.

Уравнения движения, определяющие векторы U(t, x, y, z) и u(t, x, y, z), находим из вариационного принципа. Их компоненты имеют вид

$$\rho \ddot{U}_i = \sigma_{il,l}; \quad \sigma_{il} = \lambda_{ilmn} e_{mn} + C_{ilmn} \varepsilon_{mn} - s_{il} \Phi(u_s) \tag{1.14}$$

$$\mu \ddot{u}_i = \chi_{il,l} - R \frac{\partial \Phi(u_s)}{\partial u_i}; \quad \chi_{il} = k_{ilmn} \varepsilon_{mn} + C_{ilmn} e_{mn}$$
(1.15)

Выражение для тензора напряжений **σ**_{*il*} отличается от классического двумя последними слагаемыми. Первые два слагаемых – упругая составляющая сдвигового напряжения, последнее — неупругая составляющая. Если в плоскости с нормалью *n* построить вектор силы, соответствующий тензору σ_{ik} , то этот вектор с компонентами $F_i = s_{ik}n_k\Phi(u_s)$ будет принципиально отличаться от первых двух: он квадратично зависит от компонент вектора микросмещений **u**, а его направление не зависит от направления **u**. Вектор силы с компонентами $F_i = s_{ik}n_k\Phi(u_s)$ можно принять за силу трения. Эти компоненты малы при малых микросмещениях и достигают предельно высокого значения $2s_{il}$, когда $u_s = (2n + 1)\pi$ (предполагается, что функция $\Phi(u_s)$ дается формулой (1.12)), т.е. при сдвиге атомов из потенциальных ям на вершины межатомных потенциальных барьеров. Очевидно, что значения компонент материального тензора s_{il} пределы неупругих напряжений, описывающие потери устойчивости решетки. Далее возможны пластические деформации, фазовые переходы типа аустенитно-мартенситных и другие бифуркационные процессы. Они определяются полем микросмещений **u**, которое является решением уравнений (1.15).

Тензоры λ_{ilmn} , k_{ilmn} , C_{ilmn} симметричны к перестановке пар индексов и индексов пары между собой. Далее, ради определенности, ограничимся рассмотрением кристаллических сред кубической симметрии (КСКС). Для них эти материальные тензоры имеют независимыми лишь три компоненты. Пусть это будут

$$\lambda_{1111}, \lambda_{1122}, \lambda_{1212}, k_{1111}, k_{1122}, k_{1212}, C_{1111}, C_{1122}, C_{1212}$$

В дальнейшем от тензорных обозначений перейдем к более простым матричным обозначениям

$$\lambda_{11}, \lambda_{12}, \lambda_{44}, \quad k_{11}, k_{12}, k_{44}, \quad C_{11}, C_{12}, C_{44},$$

предложенным Фойгтом [11]. Учтем, также, что для сред кубической симметрии $s_{il} = s\delta_{il}$. Материальные соотношения для КСКС примут вид

$$\sigma_{il} = \begin{cases} (\lambda_{11} - \lambda_{12})e_{il} + (C_{11} - C_{12})\varepsilon_{il} + (\lambda_{12}e + C_{12}\varepsilon - s\Phi(u_s))\delta_{il}, & i = l \\ 2\lambda_{44}e_{il} + 2C_{44}\varepsilon_{il}, & i \neq l \end{cases}$$

$$\chi_{il} = \begin{cases} (k_{11} - k_{12})\varepsilon_{il} + (C_{11} - C_{12})e_{il} + (k_{12}\varepsilon + C_{12}e)\delta_{il}, & i = l \\ 2k_{44}\varepsilon_{il} + 2C_{44}e_{il}, & i \neq l \end{cases}$$
(1.16)

 $e = e_{xx} + e_{yy} + e_{zz}, \quad \varepsilon = \varepsilon_{xx} + \varepsilon_{yy} + \varepsilon_{zz}$

Анизотропию КСКС характеризуют величины

$$a_1 = \frac{2\lambda_{44}}{\lambda_{11} - \lambda_{12}}, \quad a_2 = \frac{2k_{44}}{k_{11} - k_{12}}, \quad a_3 = \frac{2C_{44}}{C_{11} - C_{12}}$$
 (1.17)

(факторы анизотропии [12]). Если среда изотропная, то

$$a_1 = a_2 = a_3 = 1 \tag{1.18}$$

2. Плоская деформация. Уравнения статики и их общее решение. Деформированное состояние будем называть статически плоским, параллельным оси *x*₃, если

$$U_{x} = U_{x}(x, y), \quad U_{y} = U_{y}(x, y), \quad U_{z} = 0$$

$$u_{x} = u_{x}(x, y), \quad u_{y} = u_{y}(x, y), \quad u_{z} = 0$$
(2.1)

Тогда уравнения статики в напряжениях, описывающие плоскую деформацию в рамках нелинейной модели, примут вид

$$\sigma_{xx,x} + \sigma_{xy,y} = 0, \quad \sigma_{yx,x} + \sigma_{yy,y} = 0 \tag{2.2}$$

$$\chi_{xx,x} + \chi_{xy,y} - \frac{b}{2}(p - s \operatorname{div} \mathbf{U}) \sin u_s = 0, \quad \chi_{yx,x} + \chi_{yy,y} - \frac{b}{2}(p - s \operatorname{div} \mathbf{U}) \sin u_s = 0 \quad (2.3)$$

Для КСКС

$$\sigma_{xx} = \lambda_{11}e_{xx} + \lambda_{12}e_{yy} + C_{11}\varepsilon_{xx} + C_{12}\varepsilon_{yy} - s\Phi(u_s), \quad \sigma_{xy} = 2\lambda_{44}e_{xy} + 2C_{44}\varepsilon_{xy} \quad (x \leftrightarrow y)$$

$$\sigma_{zz} = \lambda_{12}(e_{xx} + e_{yy}) + C_{12}(\varepsilon_{xx} + \varepsilon_{yy}) - s\Phi(u_s), \quad \sigma_{xz} = \sigma_{yz} = 0$$
(2.4)

В уравнениях (2.3) и соотношениях (2.4) учтено, что для сред кубической системы $s_{ik} = s \delta_{ik}$. Для этих сред

$$\chi_{xx} = k_{11}\varepsilon_{xx} + k_{12}\varepsilon_{yy} + C_{11}e_{xx} + C_{12}e_{yy}, \quad \chi_{xy} = 2k_{44}\varepsilon_{xy} + 2C_{44}e_{xy}, \quad (x \leftrightarrow y)$$

$$\chi_{zz} = k_{12}(\varepsilon_{xx} + \varepsilon_{yy}) + C_{12}(e_{xx} + e_{yy}), \quad \chi_{xz} = \chi_{yz} = 0$$
(2.5)

Уравнения статики в перемещениях получаются при подстановке выражений (2.4) и (2.5) соответственно в уравнения (2.2) и (2.3):

$$\lambda_{44}\Delta \mathbf{U} + (\lambda_{12} + \lambda_{44}) \operatorname{grad}\operatorname{div}\mathbf{U} + C_{44}\Delta \mathbf{u} + (C_{12} + C_{44}) \operatorname{grad}\operatorname{div}\mathbf{u} - s \operatorname{grad}\Phi(u_s) = 0 \quad (2.6)$$

$$k_{44}\Delta \mathbf{u} + (k_{12} + k_{44}) \operatorname{grad} \operatorname{div} \mathbf{u} + C_{44}\Delta \mathbf{U} + (C_{12} + C_{44}) \operatorname{grad} \operatorname{div} \mathbf{U} - \mathbf{B}(p - s \operatorname{div} \mathbf{U}) \sin u_s = 0$$
(2.7)

Здесь

$$\mathbf{U} = U_x \mathbf{i} + U_y \mathbf{j}, \quad \mathbf{u} = u_x \mathbf{i} + u_y \mathbf{j}, \quad \mathbf{B} = b^{-1} (\mathbf{i} + \mathbf{j}), \quad \Delta = \frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2}$$

и, кроме того, принято, что среда слабо анизотропная, т.е. $a_1 \approx 1$, $a_2 \approx 1$, $a_3 \approx 1$. Решения уравнений плоской деформации анизотропной среды были рассмотрены ранее [13].

Уравнения статики (2.6) и (2.7) — это система четырех связанных нелинейных уравнений. Вектор макросмещений U будем искать в виде Папковича—Нейбера

$$\mathbf{U} = a\mathbf{A} + \mathrm{grad}\chi \tag{2.8}$$

Здесь *a*, χ и **A** – произвольная постоянная, скалярная функция $\chi(x, y)$ и векторная функция **A**(*x*, *y*). Если выражение (2.8) подставить в уравнение (2.6), то можно убедиться, что оно будет решено, если векторы **A** и **u** удовлетворяют уравнению

$$a\lambda_{44}\Delta \mathbf{A} + C_{44}\Delta \mathbf{u} = 0, \tag{2.9}$$

а скалярная функция χ – решение уравнения Пуассона

$$\Delta \chi = \frac{1}{\lambda_{12} + 2\lambda_{44}} \left[s \Phi(u_s) - a(\lambda_{12} + \lambda_{44}) \operatorname{div} \mathbf{A} - (C_{12} + C_{44}) \operatorname{div} \mathbf{u} \right]$$
(2.10)

Если выражение (2.8) подставить в уравнение (2.7), то его можно привести к следующему:

$$k_{44}\Delta \mathbf{u} + aC_{44}\Delta \mathbf{A} + C \operatorname{grad} \Phi(u_s) - \mathbf{B}(p - s \operatorname{div} \mathbf{U}) \sin u_s +$$

+ grad{ $a[C_{12} + C_{44} - C(\lambda_{12} + \lambda_{44})] \operatorname{div} \mathbf{A} + [k_{12} + k_{44} - C(C_{12} + C_{44})] \operatorname{div} \mathbf{u}$ } = 0 (2.11)
$$C = \frac{C_{12} + 2C_{44}}{\lambda_{12} + 2\lambda_{44}}$$

Из уравнения (2.11) видно, что уравнение (2.7) будет решено, если принять, что

div
$$\mathbf{A} = \operatorname{div} \mathbf{u}, \quad a = \frac{k_{12} + k_{44} - C(C_{12} + C_{44})}{(\lambda_{12} + \lambda_{44})C - (C_{12} + C_{44})}$$

$$k_{44}\Delta \mathbf{u} + aC_{44}\Delta \mathbf{A} + sC \operatorname{grad} \Phi(u_s) - \mathbf{B}(p - s \operatorname{div} \mathbf{U}) \sin u_s = 0$$
(2.12)

Из последнего уравнения (2.12) с помощью уравнения (2.9) можно исключить $\Delta \mathbf{A}$ и получить отдельные уравнения для нахождения вектора микросмещений **u**

$$K\Delta u_x + sC\frac{b^2}{2}\sin u_s\frac{\partial u_s}{\partial x} - \frac{b}{2}(p - s\operatorname{div}\mathbf{U})\sin u_s = 0 \quad (x \leftrightarrow y); \quad K = \frac{b^2}{2}\left(k_{44} - \frac{C_{44}^2}{\lambda_{44}}\right) (2.13)$$

которые преобразуются к более простому виду. Если их сложить, то после элементарных алгебраических преобразований получаем уравнение для нахождения *u*_s

$$K\Delta u_s = P \sin u_s$$

$$P = p - \frac{s}{\lambda_{12} + 2\lambda_{44}} [\operatorname{div} \mathbf{u}_{+} + s\Phi(u_{s})], \quad \mathbf{u}_{+} = (a\lambda_{44} - C_{12} - C_{44})\mathbf{u} + \frac{b^{2}}{2}(C_{12} + 2C_{44})\mathbf{B}u_{s}^{(2.14)}$$

Для определения вектора микросмещений **u** к уравнению (2.14) нужно добавить уравнения для нахождения компоненты u_x или u_y . Они имеют вид

$$\Delta\left(u_x - \frac{b}{2}u_s\right) = f, \quad \Delta\left(u_y - \frac{b}{2}u_s\right) = -f; \quad f = \lambda\left(\frac{\partial u_s}{\partial y} - \frac{\partial u_s}{\partial x}\right)\sin u_s, \quad \lambda = \frac{sCb^2}{4K}$$
(2.15)

Таким образом, реализация нелинейной модели сведена к решению уравнения (2.14). Если функция u_s найдена, то компонента u_x или u_y , как видно из соотношений (2.15), определяется из решения уравнения Пуассона с известной функцией f. К решению уравнения Пуассона приводят и задачи нахождения скалярной функции χ :

$$\Delta \chi = \frac{1}{\lambda_{12} + 2\lambda_{44}} \{ s \Phi(u_s) - [(C_{12} + C_{44}) + a(\lambda_{12} + \lambda_{44})] \operatorname{div} \mathbf{u} \}$$
(2.16)

и вектора А из уравнения (2.8).

3. Решения уравнений оптической моды и соответствующие им структуры микродеформаций. В литературе отсутствуют аналитические методы решения уравнения СГ с переменной амплитудой. Были построены [14] функционально-инвариантные решения (2 + 1)- и (3 + 1)-мерных уравнений СГ для частного вида амплитуд. Уравнение (2.14) можно привести к хорошо изученным случаям постоянной амплитуды [15–18], если наложить некоторые ограничения на модель или на поле микродеформаций. Так, если не учитывать зависимость потенциала взаимодействия подрешеток от деформации среды, т.е. принять s = 0, то уравнение (2.14) становится уравнением СГ с постоянными коэффициентами K и p:

$$l^2 \Delta u_s = \sin u_s, \quad l = \sqrt{\frac{K}{p}}$$
(3.1)

Оно же получится, если допустить, что

$$\operatorname{div} \mathbf{u}_{+} + s \Phi(u_{s}) = 0 \tag{3.2}$$

В случае, когда поле микросмещений удовлетворяет уравнению

$$\operatorname{div} \mathbf{u}_{+} = 0, \tag{3.3}$$

уравнение (2.14) станет двойным уравнением СГ с постоянными P_1 и P_2 коэффициентами:

$$l^{2}\Delta u_{s} = P_{1}\sin u_{s} + P_{2}\sin 2u_{s}; \quad P_{1} = 1 - 2P_{2}, \quad P_{2} = \frac{s^{2}}{2p(\lambda_{12} + 2\lambda_{44})}$$
(3.4)

Как было показано выше, функция $u_s(x, y)$ позволяет рассчитать макроскопические (U_x, U_y) и микроскопические (u_x, u_y) смещения. Для этого нужно поставить и решить соответствующую краевую задачу. Решению краевых задач должно предшествовать





построение общего решения уравнений нелинейной модели, что является основным содержанием настоящей работы. Авторы ограничились нахождением частного вида функции $u_s(x, y)$. Функция $u_s(x, y)$ имеет простой механический смысл — это микросмещение вдоль вектора обратной решетки. Она описывает перестройку кристаллической решетки в поле внешних напряжений. На простых решениях уравнений (3.1) и (3.2) рассмотрим примеры образующихся структур.

В литературе широко известен метод решения уравнения СГ (3.1), основанный на подстановке

$$u = 4 \operatorname{arctg}(G(x, y)), \quad G(x, y) = \Phi_1(x)\Phi_2(y)$$
 (3.5)

$$\left(\frac{d\Phi_1}{dx}\right)^2 = \frac{a + b\Phi_1^2 + c\Phi_1^4}{K}, \quad \left(\frac{d\Phi_2}{dy}\right)^2 = \frac{c + d\Phi_2^2 + a\Phi_2^4}{K}$$
(3.6)

Здесь *a*, *b*, *c*, *d* – произвольные постоянные, причем b + d = p. Решение (3.5) основано на предположении, что K > 0. Если K < 0, то решением уравнения (3.1) будет

$$u = \pi + 4 \operatorname{arctg}(G(x, y)) \tag{3.7}$$

Подстановку (3.5) связывают с Лэмом (G.L. Lamb Jr.) [19], хотя первым ее использовал Steuerwald [20].

Функции $\Phi_1(x)$ и $\Phi_2(y)$ находятся из соотношений (3.6) обращением соответствующих эллиптических интегралов методом Лежандра. Способ Лежандра достаточно сложный. Был предложен [21] метод нахождения функций $\Phi_1(x)$ и $\Phi_2(y)$, основанный на дифференциальных уравнениях, которым удовлетворяют эллиптические функции Якоби (модифицированный метод Лэма). Предложенный подход позволяет получить широкий класс двоякопериодических решений СГ уравнения. Ниже приведены примеры решений из этого класса и представлены их графические изображения. На левых фрагментах фигур микросмещение $u_s(x, y)$ лежит в плоскости *ОХY* в направлении вертикальной оси, а на правых фрагментах микросмещение перпендикулярно плоскости *ОХ* Y', для которой вектор **В** – нормаль.

На фиг. 1–4 показаны микросмещения, которые описываются соответствующим решением, согласно данным, указанным в таблице 1 и содержащим полный эллиптический интеграл первого рода К(v) и эллиптические функции Якоби.

На фиг. 1 видно, что в среде возникают дефекты типа микропор. В случаях, представленных на фиг. 2–4, возникает сверхрешетка. На фиг. 2 среда внутри фрагмента









Фиг. 3





деформирована неоднородно, верхние и нижние плоскости фрагментов сильно сжаты. На фиг. 3 и 4 фрагменты деформированы резко неоднородно, нарушается сплошность среды, причем на фиг. 3 видны возникающие дефекты типа микропор сложной формы, а на фиг. 4 внутри фрагментов микропоры не образуются.

Таолица 1.					
Фиг.	$\frac{A^2H^2}{K^2(v_1)}$	$\frac{A^2B^2}{K^2(v_2)}$	A^2	v_1	v_2
1	$u_s = 4 \arctan\left[A \frac{\operatorname{tn}(y/B, v_2)}{\operatorname{sn}(x/H, v_1)}\right]$				
	$(A^2 - 1)(A^2v_1^2 - 1)$	$(A^2 - 1)(A^2v_1^2 - 1)$	$\sqrt{1-\nu_2^2}\nu^{-1}$	0.999	0.9
2	$u_s = \pi + 4 \operatorname{arctg}[A \operatorname{sn}(x/H, v_1) \operatorname{sn}(y/B, v_2)]$				
	$(1+A^2)(A^2+v_1^2)$	$(1+A^2)(A^2+v_2^2)$	v_1v_2	0.5	0.5
3	$u_s = \pi + 4 \arctan\left[\frac{A}{\operatorname{tn}(x/H, v_1)\operatorname{sn}(y/B, v_2)}\right]$				
	$(1 - A^2)(1 - A^2(1 - v_1^2))$	$(1 - A^2)(A^2v_2^2 - 1)$	$\frac{1}{\nu_2\sqrt{1-\nu_1^2}}$	0.4	0.2
4	$u_s = \pi + 4 \arctan\left[\frac{A \operatorname{cn}(y/B, v_2)}{\operatorname{tn}(x/H, v_1) \operatorname{dn}(y/B, v_2)}\right]$				
	$(1 - A^2)(1 - A^2(1 - v_1^2))$	$A^{2}(1 - A^{2})(1 - A^{2}(1 - v_{1}^{2}))$	$\frac{\nu_2}{\sqrt{1-\nu_1^2}}$	0.4	0.2

Модифицированный метод позволяет из решений, которые выражаются через эллиптические функции Якоби, построить решения, которые выражаются через круговые или гиперболические функции. Это можно сделать, если воспользоваться известными предельными соотношениями

$$v \to 0$$
: $\operatorname{sn}(u, v) \to \sin u$, $\operatorname{cn}(u, v) \to \cos u$, $\operatorname{dn}(u, v) \to 1$
 $v \to 1$: $\operatorname{sn}(u, v) \to \operatorname{th} u$, $\operatorname{cn}(u, v) \to \frac{1}{\operatorname{ch} u}$, $\operatorname{dn}(u, v) \to \frac{1}{\operatorname{ch} u}$

$$(3.8)$$

Находим (*ψ* – произвольная постоянная).

$$G = \begin{cases} ch\psi \frac{\sin(x/sh\psi)}{sh(y/th\psi)} \\ sh\psi \frac{ch(x/ch\psi)}{ch(y/cth\psi)} \\ cos\psi \frac{sh(y/sin\psi)}{cos(x/tg\psi)} \end{cases}$$
(3.9)

На фиг. 5 изображено микросмещение, которое описывает первое решение (3.9), при $\psi = \pi/4$. Видно, что в плоскости y = 0 возникают регулярно расположенные поры. Объем кристалла практически недеформирован.

Приведенные примеры показывают, что построенная нелинейная теория кристаллических сред описывает структуры, которые реализуются в современных технологиях получения материалов с наноструктурой под действием интенсивных внешних воздействий.

4. Заключение. Найдены точные аналитические решения уравнений нелинейной модели деформирования кристаллических сред со сложной решеткой для случая





плоской деформации. Решение системы четырех связанных нелинейных уравнений, из которых определяются макроскопические U_x , U_y и микроскопические u_x , u_y смещения, сведено к решению уравнения СГ с переменным коэффициентом (амплитудой) перед синусом. Из него находится функция u_s — микросмещение вдоль вектора обратной решетки. Макро- и микросмещения находятся из решений соответствующих уравнений Пуассона, правые части которых однозначно определяются функцией u_s . Полученные общие решения позволяют на основе уравнений нелинейной модели проводить конкретные инженерные расчеты современных технологий получения новых материалов и режимов их эксплуатации.

Авторы благодарят А.Л. Корженевского за обсуждения.

Работа поддержана Российским фондом фундаментальных исследований (16-01-00068-а, 17-01-00230-а).

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

- Аэро Э.Л. Микромасштабные деформации в двумерной решетке структурные переходы и бифуркации при критическом сдвиге // Физ. тверд. тела. 2000. Т. 42. Вып. 6. С. 1113–1119.
- 2. Аэро Э.Л. Существенно нелинейная микромеханика среды с изменяемой периодической структурой // Успехи механ. 2002. Т. 1. № 1. С.130–176.
- 3. Корженевский А.Л., Аэро Э.Л., Булыгин А.Н. Микроскопическая теория образования мартенситных фаз // Изв. РАН. Сер. физич. 2005. Т. 69. № 9. С. 1271–1281.
- 4. Исупова И.Л., Трусов П.В. Математическое моделирование бездиффузионных фазовых превращений в сталях // Вестник Пермск. ун-та. Сер. Физика. 2012. Вып. 4(22). С. 73–78.
- 5. *Няшина Н.Д., Трусов П.В.* Моделирование мартенситных превращений в сталях: кинематика мезоуровня // Вестник ПНИПУ. Механика. 2014. № 4. С. 118–151.
- 6. *Born M., Huang K.* Dynamical Theory of Crystal Lattices. Oxford: Clarendon, 1954 = *Борн М., Ху-ан Кунь*. Динамическая теория кристаллических решеток. М.: Изд-во иностр. лит-ры, 1958.
- 7. Шаскольская М.П. Кристаллография. М.: Высшая школа, 1984.
- Конторова Т.А., Френкель Я.И. К теории пластической деформации и двойникования. І // ЖЭТФ. 1938. Т. 8. Вып. 1. С. 89–95.
- 9. *Braun O.M., Kivshar Y.S.* The Frenkel–Kontorova Model. Concepts, Methods, and Applications. N. Y.: Springer, 2004.
- 10. *Porubov A.V., Aero E.L., Maugin G.A.* Two approaches to study essentially nonlinear and dispersive properties of the internal structure of materials // Phys. Rev. E. 2009. V. 79. No. 4. 046608.

- 11. Voigt W. Lehrbuch der Kristalphysik. Leipzig: Teubner, 1910.
- 12. *Kittel C*. Introduction to Solid State Physics. N. Y.: Wiley, 1956 = *Киттель Ч*. Введение в физику твердого тела. М.: ГИФМЛ, 1963.
- 13. Лехницкий С.Г. Теория упругости анизотропного тела. М.: Наука, 1977.
- 14. *Аэро Э.Л., Булыгин А.Н., Павлов Ю.В.* Решения уравнения синус-Гордон с переменной амплитудой // Теор. мат. физ. 2015. Т. 184. № 1. С. 79–91.
- 15. *Аэро Э.Л., Булыгин А.Н., Павлов Ю.В.* Решения трехмерного уравнения синус-Гордона // Теор. мат. физ. 2009. Т. 158. № 3. С. 370–377.
- 16. Аэро Э.Л., Булыгин А.Н., Павлов Ю.В. Новый подход к решению классического синус-Гордона уравнения и его обобщений // Диффер. уравн. 2011. Т. 47. № 10. С. 1428–1438.
- Aero E.L., Bulygin A.N., Pavlov Yu.V. Functionally invariant solutions of nonlinear Klein-Fock-Gordon equation // Appl. Math. Comput. 2013. V. 223. No. 1. P. 160–166.
- Aero E.L., Bulygin A.N., Pavlov Yu.V. Nonlinear model of deformation of crystal media with complex lattice: Mathematical methods of model implementation // Math. Mech. Solids. 2016. V. 21. N
 Nº 1. P. 19–36.
- Lamb G.L., Jr. Analytical Descriptions of Ultrashort Optical Pulse Propagation in a Resonant Medium // Rev. Modern Phys. 1971. V. 43. No. 2. P. 99–124.
- Steuerwald R. Uber Enneper'sche Flachen und Backlund'sche Transformationen // Abhandl. Bayerischen Akad. Wissensch. Neue Folge. 1936. Bd. 40. No. 1. S. 1–105.
- Aero E.L., Bulygin A.N., Pavlov Yu.V. Mathematical methods for solution of nonlinear model of deformation of crystal media with complex lattice // Proc. Int. Conf. "Days on Diffraction 2015". St. Petersburg: LGU, 2015. P. 8–13.