

УДК 539.374:51.001.572

© 2005 г. Ф.Ф. САТДАРОВА

## СОСТОЯНИЕ ПЛАСТИЧЕСКОГО ТЕЧЕНИЯ И ЭВОЛЮЦИЯ ТЕКСТУРЫ МЕТАЛЛИЧЕСКОГО ЛИСТА

Анализируется динамика поликристаллической системы с кубической симметрией кристаллов и ромбической текстурой в условиях механического воздействия. Выявлена высокая устойчивость текстуры металлического листа. Деформированная текстура сохраняет симметрию равновесной.

**1. Введение.** Цель работы – создание математической модели деформационных процессов в поликристаллической системе для изучения анизотропии пластических свойств металлического листа, связанной с его кристаллографической текстурой.

Существенными особенностями поликристаллической системы, подвергающейся механическому воздействию, являются неравномерное анизотропное упрочнение кристаллов и перераспределение их ориентировок.

Представим состояние деформирующейся поликристаллической системы в виде статистического ансамбля микропластических состояний случайно ориентированных кристаллов. Ориентировки кристаллов описываются координатами  $\mathbf{g}$  в пространстве трехмерных вращений. Микросостояния определяются значениями тензора скорости пластических деформаций  $\dot{\epsilon}_{ij}(\mathbf{g})$ , или вектора  $\dot{\epsilon}(\mathbf{g}) = (\dot{\epsilon}_{11}, \dot{\epsilon}_{22}, \dot{\epsilon}_{33}, \dot{\epsilon}_{23}, \dot{\epsilon}_{31}, \dot{\epsilon}_{12})^T$  ("T" – символ транспонирования). Вид статистического ансамбля микросостояний полностью определен распределением вероятностей ориентировок кристаллов – текстурной функцией  $f(\mathbf{g})$ .

Движение микропластических состояний, наблюдаемое по изменениям  $\dot{\epsilon}(\mathbf{g})$ , контролируется деформационным упрочнением кристаллов. Соотношения микропластических состояний в ансамбле, создающие микронапряжения  $s_{ij}$ , регулируются упругой релаксацией в поликристаллической среде с текущей формой зерна (кристаллита). Параметры различно ориентированных кристаллов, реагирующие на состояние поликристаллической системы, являются собственными параметрами наблюдаемых  $\dot{\epsilon}(\mathbf{g})$  на группе вращений трехмерного евклидова пространства  $G$ .

Состояние поликристаллической системы в целом характеризуется тензором скорости макроскопической деформации

$$\langle \dot{\epsilon}_{ij} \rangle = \int_G \dot{\epsilon}_{ij}(\mathbf{g}) f(\mathbf{g}) d\mathbf{g}$$

В усреднении по ансамблю участвует текущее распределение вероятностей кристаллографических ориентировок, движение которых вызвано взаимодействиями в ансамбле. Элементы тензора  $\langle \dot{\epsilon}_{ij} \rangle$  образуют интегральную наблюдаемую  $\langle \dot{\epsilon} \rangle$ . Тензор макроскопических напряжений  $\langle s_{ij} \rangle$ , порождающий движение в системе, – особая наблюдаемая, явно связанная со временем величина.

Требуется построить уравнение неравновесной поликристаллической системы, однозначно определяющее ее состояние в текущий момент времени. Это векторное уравнение должно содержать: уравнение динамики системы, описывающее эволюцию наблюдаемых  $\dot{\mathbf{e}}(\mathbf{g})$  регулируемые их собственными динамическими параметрами; основное кинетическое уравнение статистической механики, описывающее эволюцию распределения вероятностей  $-f(\mathbf{g})$ .

**2. Феноменологическое описание микропластических состояний поликристаллической системы.** Для упругопластичного состояния материалов установлены следующие фундаментальные соотношения:

1. Линейная зависимость между напряжениями и упругими деформациями, напряжениями и скоростями неупругих деформаций [1]:

$$s_{ij} = c_{ijkl}\epsilon_{kl}^e + w_{ijkl}\dot{\epsilon}_{kl}^p \quad (2.1)$$

где  $s_{ij}$  – сумма упругого и “диссипативного” тензоров напряжений;  $\epsilon_{kl}^e$  – тензор упругих деформаций;  $\dot{\epsilon}_{kl}^p$  – тензор скорости пластических деформаций;  $c_{ijkl}$ ,  $w_{ijkl}$  – тензоры упругости и вязкости. (Пластическая составляющая уравнения (2.1) следует из общего выражения для диссипативной функции деформируемых тел, описывающей внутреннее трение, и лишь формально совпадает с вязким тензором напряжений в жидкости [1]).

2. Линейная реакция на возмущения в ансамбле взаимосвязанных микропластических состояний [2]:

$$(\dot{s}_{ij} - \langle \dot{s}_{ij} \rangle) = -\chi_{ijkl}(\dot{\epsilon}_{kl}^p - \langle \dot{\epsilon}_{kl}^p \rangle) \quad (2.2)$$

где  $\dot{s}_{ij}$  и  $\langle \dot{s}_{ij} \rangle$  – тензоры, характеризующие скорость изменения локальных (неоднородных) и макроскопических (средних) напряжений;  $\chi_{ijkl}$  – коэффициенты релаксации неравновесной системы, зависящие от ее внутренней структуры. (Теория линейной реакции утверждает, что неравновесное состояние стремится перейти в равновесное точно так, как в равновесии всякое отклонение от среднего стремится в среднем к нулю [3].)

Изучение механических свойств металлов показывает [4]: упругое равновесие при нагружении наступает практически мгновенно, поэтому  $\dot{\epsilon}_{ij}^e = 0$ ; изменение упругих модулей при деформации пренебрежимо мало, т.е.  $c_{ijkl} \approx \text{const}$ ; при статическом нагружении влияние скорости деформации ( $10^{-4} \leq \dot{\epsilon}_{ij}^p \leq 10^{-1}$ ) на способность сопротивляться (холодной) деформации несущественно, так что  $(\partial w / \partial t) \approx (\partial w / \partial \epsilon) \dot{\epsilon}$  ( $w$  и  $\epsilon$  – фиксированные компоненты тензоров  $w_{ijkl}$  и  $\epsilon_{kl}^p$ ).

Уравнение движения микропластических состояний получим, объединив фундаментальные уравнения (2.1), (2.2) при согласующихся с опытом допущениях

$$\frac{\partial}{\partial t} \dot{\epsilon}_{ij}(\mathbf{g}) = h_{ijkl}(\mathbf{g}) \{ \dot{s}_{kl} - \chi_{klmn}(\mathbf{g}) [ \dot{\epsilon}_{mn}(\mathbf{g}) - \langle \dot{\epsilon}_{mn} \rangle ] \} \quad (2.3)$$

где  $h_{ijkl}$  – тензор пластичности, обратный тензору  $w_{ijkl}$  (индекс  $p$  опускаем, так как далее в уравнениях участвуют только пластические деформации).

Зернистую структуру металлического листа будем моделировать эллипсоидами, главные оси которых ( $a_1 \geq a_2 > a_3$ ) параллельны осям ромбической симметрии листа, а они совпадают с осями  $(x, y, z)$  естественной системы координат ( $x$  – направление прокатки,  $z$  – нормаль к плоскости листа). Для описания взаимосвязи деформаций анизот-

ропного кристалла в форме эллипсоида и его анизотропного поликристаллического окружения, с не очень сильно отличающимися упругими свойствами, используем модель эллипсоидального включения, претерпевающего превращение в матрице [5].

Локальная флуктуация деформации  $(\dot{\epsilon}_{ij} - \langle \dot{\epsilon}_{ij} \rangle)dt$  в условиях стеснения создает прирост напряжения в зерне

$$(\dot{s}_{ij} - \langle \dot{s}_{ij} \rangle)dt = c_{ijkl}(\Gamma_{klmn} - \delta_{km}\delta_{ln})(\dot{\epsilon}_{mn} - \langle \dot{\epsilon}_{mn} \rangle)dt$$

отсюда сразу следует, что

$$\chi_{ijkl} = -c_{ijmn}(\Gamma_{mnkl} - \delta_{km}\delta_{ln}) \quad (2.4)$$

а также вызывает однородный поворот внутри него

$$\Omega_{ij}(t)dt = \Pi_{ijkl}(\dot{\epsilon}_{kl} - \langle \dot{\epsilon}_{kl} \rangle)dt$$

$$\Omega(t) = \begin{vmatrix} 0 & -\omega_3 & \omega_2 \\ \omega_3 & 0 & -\omega_1 \\ -\omega_2 & \omega_1 & 0 \end{vmatrix} \quad (2.5)$$

который ведет к изменению распределения кристаллографических ориентировок. Здесь  $\Gamma_{ijkl}$ ,  $\Pi_{ijkl}$  – коэффициенты стесненной деформации, зависящие от формы эллипсоида [5]<sup>1</sup>;  $\Omega$  – оператор бесконечно малых вращений, связанный с угловой скоростью  $\omega = \omega_1 i + \omega_2 j + \omega_3 k$  в момент времени  $t$  [6];  $\delta_{ij}$  – символ Кронекера.

Пренебрежение различием упругих свойств выделенного зерна и его окружения, как в модели [5], означает пренебрежение возмущениями полей напряжений и деформаций на границах зерен – по сравнению с флуктуациями по кристаллографическим ориентировкам.

**3. Физические и структурные параметры слабо неравновесной поликристаллической системы.** В кристаллах кубической симметрии есть три упругих  $c = (c_1, c_2, c_3)^T$  и две пластических  $h = (h_1, h_2)^T$  константы ( $c_1 = \hat{c}_{1111}$ ,  $c_2 = \hat{c}_{1122}$ ,  $c_3 = \hat{c}_{1212}$ ;  $2h_1 = \hat{h}_{1111}$ ,  $1/4h_2 = \hat{h}_{1212}$ ,  $\hat{h}_{1122} = -1/2\hat{h}_{1111}$ ; имеется в виду базис кристалла) [7–8].

При переходе к внешней системе координат тензоры упругости и пластичности кубических кристаллов преобразуются по формулам

$$c_{ijkl}(\mathbf{g}) = c_2\delta_{ij}\delta_{kl} + c_3(\delta_{ik}\delta_{jl} + \delta_{il}\delta_{jk}) + (c_1 - c_2 - 2c_3)\rho_{ijkl}(\mathbf{g})$$

$$h_{ijkl}(\mathbf{g}) = -h_1\delta_{ij}\delta_{kl} + 1/4h_2(\delta_{ik}\delta_{jl} + \delta_{il}\delta_{jk}) + (3h_1 - 1/2h_2)\rho_{ijkl}(\mathbf{g})$$

$$\rho_{ijkl}(\mathbf{g}) = \sum_{n=1}^3 A_{in}A_{jn}A_{kn}A_{ln}$$

где  $\rho_{ijkl}$  – оператор линейного преобразования тензоров четвертого ранга при повороте базиса кубического кристалла, описываемом матрицей  $A(\mathbf{g})$  [9].

Пластический потенциал кристаллов кубической симметрии представлен функцией [8]:

$$2\Theta = h_1[(s_{11} - s_{33})^2 + (s_{33} - s_{11})^2 + (s_{11} - s_{22})^2] + h_2(s_{23}^2 + s_{31}^2 + s_{12}^2)$$

<sup>1</sup> При сдвиговых деформациях  $\Gamma_{ijj} = \Gamma_{jij}$ ,  $0 \leq 2\Gamma_{ijj} \leq 1$ ; из уравнения (2.4) видим, что  $0 \leq \chi_{ijkl} \leq c_{ijkl}$ . Коэффициенты релаксации  $\chi_{ijkl}(\mathbf{g})$  приближаются к своему наибольшему значению  $c_{ijkl}(\mathbf{g})$ , когда зерно по форме становится сравнимо с тонкой пластинкой ( $a_1 \geq a_2 \gg a_3$ ).

Условием стационарного пластического течения является  $2\Theta = \text{const}$ . Следовательно, по возрастанию сопротивления пластическому течению  $s_{ij}$  можно судить о падении коэффициентов пластичности  $(h_1, h_2)$ , связанном с деформационным упрочнением кристалла. Как следует из условия текучести, скорость изменения вектора коэффициентов пластичности  $\mathbf{h} = (h_1, h_2)^T$  подчиняется уравнению

$$\frac{d}{dt}\mathbf{h} = -\mathbf{K}(3\mathbf{h} - \mathbf{h}_0)\dot{\epsilon}$$

$$K_1 = \frac{1}{s_1^0} \left( \frac{\partial s_1}{\partial e_1} \right), \quad K_2 = \frac{1}{s_2^0} \left( \frac{\partial s_2}{\partial e_2} \right), \quad \mathbf{h}_0 = \left\| \begin{array}{c} h_1^0 \\ h_2^0 \end{array} \right\| = M \left\| \begin{array}{c} 1/2(1/s_1^0)^2 \\ 3(1/s_2^0)^2 \end{array} \right\|$$

Здесь  $\mathbf{K} = (K_1, K_2)^T$  – вектор констант;  $s_1^0$  и  $s_2^0$  – измеренные пределы упругости,  $(\partial s_1/\partial e_1)$  и  $(\partial s_2/\partial e_2)$  – коэффициенты деформационного упрочнения при растяжении монокристалла по направлениям  $\langle 100 \rangle$  и  $\langle 111 \rangle$ ;  $\mathbf{h}_0$  – вектор начальных коэффициентов пластичности ( $M$  – метрический коэффициент в единицах измерения  $s_{ij}$ );  $\dot{\epsilon} = (\dot{\epsilon}_1, \dot{\epsilon}_2)^T$  – вектор скоростей деформации в кристаллографических направлениях  $\langle 100 \rangle$  и  $\langle 111 \rangle$ . (Предполагается, что в исследуемой области упругопластичных состояний  $(h_p^0 - h_p)/2h_p \ll \ll 1$  ( $p = 1, 2$ )).

При деформации  $\epsilon > 10^{-3}$  пластическое течение осуществляется уже путем множественного скольжения в кристаллах [10], поэтому в качестве оценки коэффициентов деформационного упрочнения в области упругопластичных состояний возьмем обобщенные данные для стадии быстрого упрочнения на кривой растяжения монокристаллов. Согласно этим данным  $K_1 \approx 10^{-3} E_1/s_1^0$ ,  $K_2 \approx 10^{-3} E_2/s_2^0$ , где  $E_1$  и  $E_2$  – модули упругости кристалла при растяжении по направлениям  $\langle 100 \rangle$  и  $\langle 111 \rangle$ .

Чтобы определить скорость деформации  $\dot{\epsilon}$  в заданном кристаллографическом направлении при ориентировке кристалла  $\mathbf{g}$ , необходимо обратное преобразование тензора  $\dot{\epsilon}_{ij}$  к кристаллографическому базису:  $\dot{\epsilon}_{kl} = A_{ik} A_{lj} \dot{\epsilon}_{ij}$ . Скорость  $\dot{\epsilon}_1$  растяжения по  $\langle 100 \rangle$  найдем как среднюю по всем симметричным вращениям куба компоненту  $\bar{\epsilon}_{11}(\mathbf{g})$ , а скорость  $\dot{\epsilon}_2$  растяжения по  $\langle 111 \rangle$  как проекцию  $\bar{\epsilon}_{11}(\mathbf{g})$  на это направление (при этом  $\sum A_{ik} A_{kj} = \delta_{ij}$  ( $k = 1, 2, 3$ );  $\sum \dot{\epsilon}_q = 0$  ( $q = 1, 2, 3$ ) – из условия постоянства объема при пластической деформации).

В результате получаем уравнение, определяющее тензор пластичности деформирующегося кристалла с ориентировкой  $\mathbf{g}$ :

$$\frac{d}{dt}\mathbf{h}(\mathbf{g}) = -1/2\gamma(3\mathbf{h}(\mathbf{g}) - \mathbf{h}_0) \sum_{q=1}^3 |\dot{\epsilon}_q(\mathbf{g})| \quad (3.1)$$

$$\gamma = (\gamma_1, \gamma_2)^T, \quad \gamma_1 \approx 10^{-3} E_1/s_1^0, \quad \gamma_2 \approx (1/\sqrt{3}) \cdot 10^{-3} E_2/s_2^0$$

На согласованность микропластических деформаций в поликристаллической среде влияют коэффициенты релаксации  $\gamma_{ijkl}(\mathbf{g})$  (2.4), которые зависят от формы зерна.

Допустим, что эллипсоидальная форма зерен с упорядоченным направлением главных осей  $(a_1, a_2, a_3)$  параллельно осям симметрии в системе при деформации сохраня-

ется (в сопротивляющемся окружении зерно не поворачивается как целое). Для вычисления коэффициентов стесненной деформации  $\Gamma = \{\Gamma_{ijkl}\}$ ,  $\Pi = \{\Pi_{ijkl}\}$  [5] построим матрицу формы зерна по его текущим размерам  $a_q(t) = a_q(0)[1 + \varepsilon_q(t)]$  ( $q = 1, 2, 3$ ):

$$\mathbf{D}(t) = \begin{vmatrix} 1 & (a_2/a_1)^2 & (a_3/a_1)^2 \\ (a_1/a_2)^2 & 1 & (a_3/a_2)^2 \\ (a_1/a_3)^2 & (a_2/a_3)^2 & 1 \end{vmatrix}$$

В условиях неоднородности размеров зерен есть интервал изменения макродеформации  $\langle \varepsilon(t) \rangle$ , в пределах которого видимых (по матрице  $\mathbf{D}(t)$ ) изменений в структуре нет – текущие значения коэффициентов  $\Gamma(\mathbf{D}(t))$ ,  $\Pi(\mathbf{D}(t))$  неразличимы. Для реальной системы динамика коэффициентов  $\Gamma$  и  $\Pi$ , а следовательно и параметров  $\chi_{ijkl}(\mathbf{g})$ , управляющих связями в системе, представляется как дискретные переходы на новые значения в точках  $\langle \varepsilon \rangle_\tau$  ( $\tau = 1, 2, \dots$ ) удовлетворяющих условию

$$\tau = (3\nu_a)^{-1} \sum_{q=1}^3 |\langle \varepsilon_q \rangle|$$

где  $\nu_a$  – наблюдаемый коэффициент вариации размеров зерен, имеющих средние значения:

$$\langle \bar{a}_q(t) \rangle = \int_V a_q(0) \eta(a_q) da_q \int_G [1 + \varepsilon_q(t, \mathbf{g})] f(\mathbf{g}) d\mathbf{g} = \bar{a}_q(0) [1 + \langle \varepsilon_q(t) \rangle]$$

при логарифмически нормальном законе распределения  $\eta(a_q)$  ( $q = 1, 2, 3$ ) в объеме материала  $V$ .

Коэффициент Пуассона  $\nu$ , необходимый для расчета  $\Gamma$ , оценим по изотропной части модулей упругости  $c_{ijkl}^0$  [11]. Для кристаллов кубической симметрии  $\nu \approx c_{1122}^0 / (c_{1111}^0 + c_{1122}^0) = c_3 / 2(c_1 - c_2 + c_3)$ . Принятый подход согласуется с тем обстоятельством, что в расчете коэффициентов  $\Gamma$  участвует единая форма зерна для всех кристаллографических ориентировок  $\mathbf{g}$ .

**4. Распределение вероятностей ориентировок кристаллов в деформирующейся поликристаллической системе.** При любых изменениях распределения вероятностей кристаллографических ориентировок  $f(\mathbf{g})$  должно соблюдаться условие сохранения вероятности

$$\frac{\partial}{\partial t} \int_G f(\mathbf{g}) d\mathbf{g} = 0$$

Рассмотрим уравнение непрерывности для плотности вероятностей

$$\frac{\partial}{\partial t} f(\mathbf{r}) = -\text{div } \mathbf{q}(\mathbf{r})$$

где  $\mathbf{r}$  – вращающийся вектор трехмерного евклидова пространства, которому ставится в соответствие ориентировка кристалла  $\mathbf{g}$  (поворот вектора можно описать как поворот координатного базиса, в котором он представлен).

Вектор тока вероятности  $\mathbf{q}(\mathbf{r}) = f(\mathbf{r})d\mathbf{r}/dt$  должен быть построен так, чтобы выполнялось равенство

$$\frac{\partial}{\partial t} \int_V f(\mathbf{r}) d\mathbf{r} = \int_V \frac{\partial}{\partial t} f(\mathbf{r}) d\mathbf{r} = - \int_V \operatorname{div} \mathbf{q}(\mathbf{r}) d\mathbf{r} = - \int_S \mathbf{q}(\mathbf{r}) \cdot d\mathbf{s} = 0$$

Согласно уравнению преобразования векторов  $\mathbf{r}$  при непрерывном трехмерном вращении имеем  $\mathbf{q}(\mathbf{r}) = f(\mathbf{r})[\boldsymbol{\omega} \times \mathbf{r}]$  [6]. Так как векторный элемент поверхности  $d\mathbf{s}$  направлен по  $\mathbf{r}$ , то  $(\mathbf{q}(\mathbf{r}) \cdot d\mathbf{s}) = 0$  – поток вероятности через ограничивающую объем  $V$  поверхность  $S$  отсутствует, что доказывает сохранение вероятности ориентировок.

Таким образом, уравнение скорости изменения распределения вероятностей ориентировок имеет вид

$$\frac{\partial}{\partial t} f(\mathbf{r}) = -[\mathbf{r} \times \nabla] \cdot (f(\mathbf{r})\boldsymbol{\omega}(\mathbf{r}))$$

$$[\mathbf{r} \times \nabla] = \begin{vmatrix} y(\partial/\partial z) & -z(\partial/\partial y) \\ z(\partial/\partial x) & -x(\partial/\partial z) \\ x(\partial/\partial y) & -y(\partial/\partial x) \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} J_1 \\ J_2 \\ J_3 \end{vmatrix}$$

где компоненты вектора  $[\mathbf{r} \times \nabla]$  есть явные дифференциальные выражения инфинитезимальных операторов, соответствующих однопараметрическим подгруппам вращений вокруг координатных осей  $(x, y, z)$  [12]; их представление в углах Эйлера  $(\psi, \theta, \phi)$  вектора вращений  $\mathbf{r}$  следующее [13]:

$$J_1 = \frac{1}{i} \left( -\frac{\cos \phi}{\sin \theta} \frac{\partial}{\partial \psi} + \sin \phi \frac{\partial}{\partial \theta} + \operatorname{ctg} \theta \cos \phi \frac{\partial}{\partial \phi} \right)$$

$$J_2 = \frac{1}{i} \left( \frac{\sin \phi}{\sin \theta} \frac{\partial}{\partial \psi} + \cos \phi \frac{\partial}{\partial \theta} - \operatorname{ctg} \theta \sin \phi \frac{\partial}{\partial \phi} \right)$$

$$J_3 = \frac{1}{i} \left( \frac{\partial}{\partial \phi} \right)$$

Введя вектор-оператор  $\mathbf{J} = J_1 \mathbf{i} + J_2 \mathbf{j} + J_3 \mathbf{k}$ , перейдем к более удобной форме уравнения, которому должно удовлетворять распределение вероятностей  $f(\mathbf{g})$ :

$$\frac{\partial}{\partial t} f(\mathbf{g}) = -\mathbf{J} \cdot (f(\mathbf{g})\boldsymbol{\omega}(\mathbf{g}))$$

Свяжем это феноменологическое уравнение, описывающее эволюцию макроскопической функции распределения ориентировок<sup>2</sup>, с необратимыми микропроцессами, идущими в рассматриваемой системе.

Из выражения (2.5), определяющего поворот кристаллической решетки в условиях стесненной деформации зерна, следует соотношение между компонентами угловой скорости вращения  $\boldsymbol{\omega}$  и тензором скорости деформации

$$\boldsymbol{\omega}_q = -1/2 e_{qij} \Omega_{ij} = -1/2 e_{qij} \Pi_{ijkl} (\dot{\epsilon}_{kl} - \langle \dot{\epsilon}_{kl} \rangle)$$

<sup>2</sup> В [14] для описания эволюции текстурной функции приспособлено уравнение гидродинамики (вращение кристаллов уподобляется течению жидкости) без определения дивергенции в системе криволинейных координат образованной углами Эйлера.

где  $e_{ijk}$  – символ Леви-Чивита, ненулевые элементы которого  $e_{123} = e_{231} = e_{312} = 1$ ;  $e_{132} = e_{321} = e_{213} = -1$ . Если допустить, что коэффициенты  $\Pi_{ijkl}$  не зависят от  $\mathbf{g}$ , то после подстановки выражения для  $\mathbf{\omega}$  уравнение кинетики распределения ориентировок кристаллов в деформирующейся поликристаллической системе будет следующим:

$$\frac{\partial}{\partial t} f(\mathbf{g}) = -1/2 e_{qij} \Pi_{ijkl} J_q [f(\mathbf{g})(\dot{\epsilon}_{kl}(\mathbf{g}) - \langle \dot{\epsilon}_{kl} \rangle)] \quad (4.1)$$

При существующей неоднородности размеров зерен добавочными флуктуациями размеров от неравномерной деформации кристаллов с различными ориентировками  $\mathbf{g}$  можно пренебречь – для описания реальных систем естественно взять коэффициенты стесненной деформации  $\Pi_{ijkl}$  для средней в данный момент формы зерна.

**5. Фурье-представление уравнения неравновесной поликристаллической системы.** Примем в качестве характеристики микросостояний системы бесконечномерный вектор коэффициентов  $\mathbf{E} = \{E_l\}$  разложения наблюдаемых переменных  $\dot{\epsilon}(\mathbf{g})$  по обобщенным сферическим функциям:

$$\dot{\epsilon}(\mathbf{g}) = \sum E_l T_l(\mathbf{g}), \quad T_l(\mathbf{g}) \equiv T_{mn}^l(\mathbf{g}) = P_{mn}^l(\cos\theta) e^{-i(m\psi + n\phi)}$$

где  $\mathbf{l} = (l, m, n)$  – вектор индексов сферических гармоник степени  $l$ ;  $P_{mn}^l(z)$  – обобщенные полиномы Лежандра. Интегральную наблюдаемую состояний системы получим в виде суммы бесконечного ряда

$$\langle \dot{\epsilon} \rangle = \sum_{l=0}^{\infty} (2l+1)^{-1} \sum_{m=-l}^l \sum_{n=-l}^l E_{lmn} U_{lmn}$$

Здесь  $\{U_{lmn}\} \equiv \{U_l\}$  – сферические гармоники распределения вероятностей ориентировок кристаллов, т. е. коэффициенты разложения  $f(\mathbf{g}) = \sum U_l T_l(\mathbf{g})$ .

Фурье-представление уравнений внутренней динамики системы (2.3), (3.1) при принятом допущении, что коэффициенты  $\Gamma$  не зависят от  $\mathbf{g}$ , приводится к виду

$$\begin{aligned} \frac{d}{dt} E_{ij}^1 &= -\delta_{ij} \{ \langle \dot{s}_{pp} \rangle \delta(\mathbf{l}) + \lambda_{ppuv} [E_{uv}^1 - \langle \dot{\epsilon}_{uv} \rangle \delta(\mathbf{l})] \} * H_1^1 + \\ &+ 1/2 \{ \langle \dot{s}_{ij} \rangle \delta(\mathbf{l}) + \mu_{ijuv} [E_{uv}^1 - \langle \dot{\epsilon}_{uv} \rangle \delta(\mathbf{l})] \} * H_2^1 + \\ &+ 3 \{ \langle \dot{s}_{pq} \rangle \delta(\mathbf{l}) + \lambda_{pquv} [E_{uv}^1 - \langle \dot{\epsilon}_{uv} \rangle \delta(\mathbf{l})] \} * (H_1^1 * R_{ijpq}^1) - \\ &- 1/2 \{ \langle \dot{s}_{pq} \rangle \delta(\mathbf{l}) + \mu_{pquv} [E_{uv}^1 - \langle \dot{\epsilon}_{uv} \rangle \delta(\mathbf{l})] \} * (H_2^1 * R_{ijpq}^1) \end{aligned} \quad (5.1)$$

$$\lambda_{pquv} / (c_1 - c_2) = \mu_{pquv} / 2c_3 = \Gamma_{pquv} - \delta_{up} \delta_{vq}$$

$$\frac{d}{dt} \mathbf{H}_1 = -1/2 \gamma \sum_{q=1}^3 \text{sign}(\langle \dot{\epsilon}_q \rangle) [3\mathbf{H}_1 - \mathbf{h}_0 \delta(\mathbf{l})] * \dot{E}_q^1 \quad (5.2)$$

$$\text{sign}(x) = \begin{cases} 1, & x > 0 \\ 0, & x = 0 \\ -1, & x < 0 \end{cases}$$

Здесь  $\mathbf{H} = \{\mathbf{H}_1\} = \{H_1^1, H_2^1\}^T$  – вектор коэффициентов разложения  $\mathbf{h}(\mathbf{g}) = \sum \mathbf{H}_1 T_1(\mathbf{g})$ ;  $R_{ijkl}^1$  – фурье-коэффициенты оператора  $\rho_{ijkl}(\mathbf{g})$  осуществляющего преобразование тензоров  $c_{ijkl}(\mathbf{g}), h_{ijkl}(\mathbf{g})$  при вращении кристалла;  $\delta(\mathbf{l})$  – дельта-функция Дирака (предполагается, что  $\text{sign}(\dot{\epsilon}_q(\mathbf{g})) = \text{sign}(\langle \dot{\epsilon}_q \rangle)$  – по условию сохранения сплошности среды); символ  $(*)$  означает свертку фурье-образов, формула которой для произведения функций на группе трехмерных вращений  $G$  дается ниже.

5.1. *Формула свертки фурье-представлений в пространстве обобщенных сферических функций.* Пусть  $x(\mathbf{g}), y(\mathbf{g})$  – функции, заданные на группе  $G$  вращений трехмерного евклидова пространства. Требуется найти фурье-образ функции  $z(\mathbf{g}) = x(\mathbf{g})y(\mathbf{g})$ :

$$Z_{lmn} = 1/2(2l+1) \int_G x(\mathbf{g})y(\mathbf{g})\bar{T}_1(\mathbf{g})d\mathbf{g}$$

где  $T_1(\mathbf{g}) \equiv T_{mn}^l(\mathbf{g})$  – обобщенные сферические функции;  $\bar{T}_1(\mathbf{g})$  – комплексно сопряженная функция ( $\mathbf{l} \equiv (l, m, n)$ ).

Представим  $x(\mathbf{g})$  и  $y(\mathbf{g})$  в виде разложений по обобщенным сферическим функциям:

$$x(\mathbf{g}) = \sum X_1 T_1(\mathbf{g}), \quad y(\mathbf{g}) = \sum Y_1 T_1(\mathbf{g})$$

и перепишем формулу интегрального преобразования с подстановкой этих разложений:

$$Z_1 = \sum_{l_1} \sum_{l_2} X_{l_1} Y_{l_2} \left\{ 1/2(2l+1) \int_G \bar{T}_1(\mathbf{g}) [T_{l_1}(\mathbf{g}) T_{l_2}(\mathbf{g})] d\mathbf{g} \right\}$$

Используем в подынтегральном выражении разложение произведения обобщенных сферических функций в ряд Клебша – Гордана [13]:

$$\begin{aligned} T_{l_1}(\mathbf{g}) T_{l_2}(\mathbf{g}) &= \\ &= \sum_{l'=|l_1-l_2|}^{l_1+l_2} C(l_1, l_2, l'; m_1, m_2, m_1+m_2) C(l_1, l_2, l'; n_1, n_2, n_1+n_2) T_{(m_1+m_2)(n_1+n_2)}^{l'}(\mathbf{g}) \end{aligned}$$

Благодаря ортонормированности базисных функций [12]:

$$1/2(2l+1) \int_G \bar{T}_1(\mathbf{g}) T_1(\mathbf{g}) d\mathbf{g} = \delta_{l'l} \delta_{mm'} \delta_{nn'}$$

суммирование в выражении для  $Z_1$  по индексам  $l', m_2 = m' - m_1, n_2 = n' - n_1$  дает следующую формулу свертки фурье-образов для произведения функций на группе трехмерных вращений  $G$ :

$$\begin{aligned} Z_1 &= X_1 * Y_1 = \\ &= \sum_{l_1=0}^{\infty} \sum_{m_1=-l_1}^{l_1} \sum_{n_1=-l_1}^{l_1} X_{l_1 m_1 n_1} \sum_{l_2=\max(|m-m_1|, |n-n_1|)}^{\infty} C(l_1, l_2, l; m_1, m-m_1, m) \times \\ &\times C(l_1, l_2, l; n_1, n-n_1, n) \times Y_{l_2(m-m_1)(n-n_1)}, [ |l_1-l_2| \leq l \leq (l_1+l_2) ] \end{aligned}$$

При  $Y_1 = \delta(\mathbf{l})$  имеем  $X_1 * Y_1 = X_1 * \delta(\mathbf{l}) = X_1$ .



Вычисляемый по гармоникам  $\mathbf{E}$  и  $\mathbf{H}$  средний квадрат флуктуаций вектора скорости деформаций  $\dot{\mathbf{e}}(\mathbf{g})$  и вектора коэффициентов пластичности  $\mathbf{h}(\mathbf{g})$ :

$$Q_{\dot{\mathbf{e}}} = \int_G |\dot{\mathbf{e}}_q(\mathbf{g}) - \bar{\dot{\mathbf{e}}}_q|^2 d\mathbf{g} = \sum_{l=4}^{\infty} (2l+1)^{-1} \sum_{m=-ln=-l}^l \sum_{n=-ln=-l}^l \dot{E}_q^{lmn} \dot{E}_q^{lmn} \quad (q = 1, \dots, 6)$$

$$Q_{\mathbf{h}} = \int_G |h_p(\mathbf{g}) - \bar{h}_p|^2 d\mathbf{g} = \sum_{l=4}^{\infty} (2l+1)^{-1} \sum_{m=-ln=-l}^l \sum_{n=-ln=-l}^l H_p^{lmn} H_p^{lmn} \quad (p = 1, 2)$$

есть мера неравномерности пластического течения и деформационного упрочнения различно ориентированных кристаллов.

Фурье-представление уравнения кинетики распределения ориентировок кристаллов – это уравнение скорости изменения сферических гармоник  $f(\mathbf{g})$ :

$$\frac{d}{dt} U_1 = -n(2\Pi_{1212}) U_1 * [\dot{E}_{12}^1 - \langle \dot{\mathbf{e}}_{12} \rangle \delta(\mathbf{1})] \quad (5.3)$$

вывод которого дается ниже.

5.2. Уравнение кинетики распределения ориентировок кристаллов в фурье-представлении. Применим к обеим частям уравнения (4.1) интегральное преобразование с ядром  $1/2(2l+1)\bar{T}_1(\mathbf{g})$  предварительно представив функций под инфинитезимальным оператором  $J_q$  в виде разложений по обобщенным сферическим функциям. Получим следующее выражение для скорости изменения гармоник текстурной функции:

$$\begin{aligned} \frac{d}{dt} U_1 &= 1/2 e_{qij} \Pi_{ijuv} \sum_{l_1} \sum_{l_2} U_{l_1} [\dot{E}_{uv}^{l_2} - \langle \dot{\mathbf{e}}_{uv} \rangle \delta(l_2)] 1/2(2l+1) \int_G \bar{T}_1(\mathbf{g}) J_q [T_{l_1}(\mathbf{g}) T_{l_2}(\mathbf{g})] d\mathbf{g} = \\ &= 1/2 e_{qij} \Pi_{ijuv} \sum_{l_1=0}^{\infty} \sum_{m_1=-l_1}^{l_1} \sum_{n_1=-l_1}^{l_1} U_{l_1 m_1 n_1} \sum_{l_2=0}^{\infty} \sum_{m_2=-l_2}^{l_2} \sum_{n_2=-l_2}^{l_2} [\dot{E}_{uv}^{l_2 m_2 n_2} - \langle \dot{\mathbf{e}}_{uv} \rangle \delta(l_2)] \times \\ &\times \sum_{l'=|l_1-l_2|}^{l_1+l_2} C(l_1, l_2, l'; m_1, m_2, m_1+m_2) C(l_1, l_2, l'; n_1, n_2, n_1+n_2) \Theta_q^{ll'} \\ \Theta_q^{ll'} &= 1/2(2l+1) \int_G \bar{T}_1(\mathbf{g}) J_q T_{l'}(\mathbf{g}) d\mathbf{g} \end{aligned}$$

Здесь использовано разложение произведения обобщенных сферических функций в ряд Клебша – Гордана.

Вследствие отображений [13]:

$$J_1 T_{mn}^l(\mathbf{g}) = i/2 \{ [(l-n)(l+n+1)]^{1/2} T_{m(n+1)}^l(\mathbf{g}) - [(l+n)(l-n+1)]^{1/2} T_{m(n-1)}^l(\mathbf{g}) \}$$

$$J_2 T_{mn}^l(\mathbf{g}) = 1/2 \{ [(l-n)(l+n+1)]^{1/2} T_{m(n+1)}^l(\mathbf{g}) + [(l+n)(l-n+1)]^{1/2} T_{m(n-1)}^l(\mathbf{g}) \}$$

$$J_3 T_{mn}^l(\mathbf{g}) = -n T_{mn}^l(\mathbf{g})$$

и условия ортонормированности обобщенных сферических функций (см. 5.1) имеем

$$\Theta_1^{II} = i\delta_{l'l'}\delta_{mm'}1/2\{[(l' - n')(l' + n' + 1)]^{1/2}\delta_{n(n'+1)} - [(l' + n')(l' - n' + 1)]^{1/2}\delta_{n(n'-1)}\}$$

$$\Theta_2^{II} = \delta_{l'l'}\delta_{mm'}1/2\{[(l' - n')(l' + n' + 1)]^{1/2}\delta_{n(n'+1)} + [(l' + n')(l' - n' + 1)]^{1/2}\delta_{n(n'-1)}\}$$

$$\Theta_3^{II} = -n'\delta_{l'l'}\delta_{mm'}\delta_{nn'}$$

где  $m' = m_1 + m_2$ ,  $n' = n_1 + n_2$  – по определению коэффициентов Клебша – Гордана.

В системе с кубической симметрией кристаллов отличны от нуля только гармоники  $U_{lmn}$  порядка  $n = 4k$  ( $k = 0, 1, \dots$ ) [17], поэтому слагаемые, включающие  $\Theta_1^{II}$  и  $\Theta_2^{II}$ , при суммировании по индексам  $l_1$  и  $l_2$  обратятся в нуль.

В итоге уравнение скорости изменения текстурных гармоник будет следующим:

$$\begin{aligned} \frac{d}{dt}U_1 &= -n(2\Pi_{1212}) \sum_{l_1=0}^{\infty} \sum_{m_1=-l_1}^{l_1} \sum_{n_1=-l_1}^{l_1} U_{l_1m_1n_1} \times \\ &\times \sum_{l_2=\max(|m-m_1|, |n-n_1|)}^{\infty} C(l_1, l_2, l; m_1, m-m_1, m)C(l_1, l_2, l; n_1, n-n_1, n) \times \\ &\times [E_{12}^{l_2(m-m_1)(n-n_1)} - \langle \dot{\epsilon}_{12} \rangle \delta(l_2)] \end{aligned}$$

Здесь учтено, что при  $q = 3$  множество значений индексов  $i \neq j$  в символе  $e_{qij}$ , а значит и  $i \neq v$  в коэффициентах  $\Pi_{ijuv}$  составляет (1, 2) и что  $\Pi_{ijj} = -\Pi_{jij}$  [5].

Это и есть уравнение (5.3) в развернутой записи свертки сферических гармоник  $U_1 * [E_{12}^1 - \langle \dot{\epsilon}_{12} \rangle \delta(l)]$  (см. 5.1).

Условие сходимости ряда Фурье для наблюдаемой  $\dot{\epsilon}(\mathbf{g})$ :

$$\int_G \dot{\epsilon}_q(\mathbf{g})\dot{\epsilon}_q(\mathbf{g})d\mathbf{g} = \sum_{l=4}^{\infty} (2l+1)^{-1} \sum_{m=-l}^l \sum_{n=-l}^l \dot{E}_q^{lmn} \dot{E}_q^{lmn} = \|\dot{\mathbf{E}}\|^2 < +\infty$$

выполнено, если система диссипативна (норма любого вектора, определяющего состояние диссипативной системы, ограничена [15]). Для данной нелинейной системы, где возрастающее внутреннее сопротивление ослабляет внешнее воздействие, указанное условие выполнено.

Можно утверждать, что при ожидаемой устойчивости пластического течения в системе с деформационным упрочнением решение кинетического уравнения в фурье-представлении (5.1)–(5.3), которое описывает саморегулирующийся деформационный процесс, должно сходиться к решению исходного уравнения системы. Область пространства состояний, где существуют структурные условия неустойчивости, находится вне области ограничений рассматриваемой задачи.

Уравнение скорости изменения гармоник текстурной функции  $f(\mathbf{g})$  (5.3) позволяет сделать вывод о стабильности кристаллографической текстуры: растяжение по осям симметрии металлического листа не влияет на кристаллографическую текстуру<sup>3</sup> (при

<sup>3</sup> Такой результат был получен экспериментально на тонкой металлической ленте [16].

ориентированной по осям ромбической симметрии зернистой структуре приращения деформаций  $\dot{\epsilon}_{11}dt$ ,  $\dot{\epsilon}_{22}dt$ ,  $\dot{\epsilon}_{33}dt$  не вызывают поворот внутри зерна); к сдвигам параллельно плоскости листа кристаллографическая текстура инвариантна (слагаемые, зависящие от  $\dot{\epsilon}_{31}$  и  $\dot{\epsilon}_{32}$  исчезают в силу свойств симметрии кристаллов); сдвиги параллельно направлению прокатки ( $\dot{\epsilon}_{12}$ ) в системе с кристаллами кубической симметрии не затрагивают гармоники текстурной функции  $U_l \equiv U_{lmn}$  степени  $l \leq 10$  (по условиям кубической симметрии при  $l \leq 10$  есть только одна независимая гармоника  $n$ -го порядка:  $n = 0$  [17], поэтому скорость изменения гармоник  $U_{lmn}$  степени  $l \leq 10$  равна нулю). Но гармоники  $U_{lmn}$  большой степени описывают уже острую часть текстурного максимума<sup>4</sup>.

**6. Заключение.** Как следует из гармонического анализа кинетики распределения ориентировок кристаллов, кристаллографическую текстуру нельзя постепенно создать из неупорядоченного состояния поликристаллической системы (образуется только ближний порядок, судя по локальным флуктуациям распределения:  $U_{lmn} \neq 0$  при  $l > 10$ ). Упорядочение ориентировок кристаллов должно быть групповым, чтобы скачкообразно возникла кристаллографическая симметрия. Образование механически неустойчивых структур деформации (фрагментация кристаллов при деформациях близких к критическим) [18]–[20] предвещает такой мгновенный переход в новое устойчивое структурное состояние [21].

Обобщая имеющиеся сведения, приходим к представлению об образовании кристаллографической текстуры как о кинетическом фазовом превращении в момент потери устойчивости пластического течения. Возникающая новая структура (с собственными свойствами симметрии) не претерпевает затем коренных изменений, пока вновь не создались критические условия: ограниченной подвижностью кристаллографической текстуры при деформации металлического листа на практике можно пренебречь.

#### СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Ландау Л.Д., Лифшиц Е.М. Теоретическая физика Т. 7. Теория упругости. М.: Наука, 1965. 204 с.
2. Hill R. Continuum micro-mechanics of elastoplastic polycrystals. // J. Mech. Phys. Solids. 1965. V. 13. № 2. P. 89–101.
3. Рёнке Г. Неравновесная статистическая механика. М.: Мир, 1990. 320 с.
4. Фридман Я.Б. Механические свойства металлов. / 1. Деформация и разрушение. М.: Машиностроение, 1974. 472 с.
5. Эшелби Дж. Континуальная теория дислокаций. М.: изд-во иностр. лит., 1963. С. 103–139.
6. Корн Г. Корн Т. Справочник по математике для научных работников и инженеров. М.: Наука, 1974. 832 с.
7. Най Дж.Ф. Физические свойства кристаллов и их описание при помощи тензоров и матриц. М.: Мир, 1967. 385 с.
8. Olszak W., Urbanowski W. The plastic potential and the generalized distortion energy in the theory of non-homogeneous anisotropic elastic-plastic bodies. // Archive Mech. Stos. 1956. V. 8. № 4. P. 671–694.
9. Шермергор Т.Д. Теория упругости микронеоднородных сред. М.: Наука, 1977. 400 с.
10. Kröner E. Zur plastischen verformung des vielkristalls. // Acta Metallurg. 1961. V. 9. № 2. P. 155–161.

<sup>4</sup> На экспериментальных полюсных фигурах тонкой металлической ленты [16] после растяжения до разрушения в направлениях 25 и 45 град к направлению прокатки наблюдается исходная симметрия текстуры (если ось координат выбрать по направлению прокатки, а не по направлению растяжения); изменилась лишь форма максимумов плотности полюсных векторов.

11. *Лифшиц И.М., Розенцвейг Л.Н.* К теории упругих свойств поликристаллов. // ЖЭТФ. 1946. Т. 16. Вып. 11. С. 967–980.
12. *Эллиот Дж., Добер П.* Симметрия в физике. М.: Мир, 1983. Т. 1. 368 с.; Т. 2. 416 с.
13. *Виленкин Н.Я.* Специальные функции и теория представлений групп. М.: Наука, 1965. 588 с.
14. *Clément A., Coulomb P.* Eulerian simulation of deformation textures. // Script. Metallurg. 1979. V. 13. № 7. P. 899–901.
15. *Гленсдорф П., Пригожин И.* Термодинамическая теория структуры, устойчивости и флуктуаций. М.: Мир, 1973. 280 с.
16. *Хаяутин С.Г.* Анизотропия пластичности текстурированной металлической ленты. // Цветные металлы. 1983. № 3. С. 80–83.
17. *Roe R.-J.* Inversion of pole figures for materials having cubic crystal symmetry. // J. Appl. Phys. 1966. V. 37. № 5. P. 2069–2072.
18. *Золотаревский И. Ю., Рыбин В. В.* Деформация фрагментирующихся поликристаллов и текстурообразование. // Физика металлов и металловедение. 1985. Т. 59. Вып. 3. С. 440–449.
19. *Золотаревский И.Ю., Рыбин В.В., Жуковский И.М.* Теория текстур деформации фрагментирующихся металлов. // Физика металлов и металловедение. 1989. Т. 67. Вып. 2. С. 221–232.
20. *Засимчук Е.А., Исайчев В.И.* Механическая неустойчивость фрагментированной структуры в терминах нелинейной термодинамики. // Докл. АН СССР. 1988. Т. 302. № 5. С. 1101–1104.
21. *Эбелинг В.* Образование структур при необратимых процессах. Введение в теорию диссипативных структур. М.: Мир, 1979. 279 с.

Москва

Поступила в редакцию  
1.07.2003