

## Модель фазовых переходов в Al-Cu сплавах

Грачёва Н.А., Фомин Е.В., Майер А.Е.

Работа поддержана Минобрнауки РФ (гос. задание НИР ЧелГУ № 075-01391-22-03) и РНФ (проект 20-11-20153)

Международная конференция XVI Забабахинские научные чтения 29 мая – 2 июня 2023 г. г. Снежинск, Россия





[Kai Zhao, Yang Li, Fan Zhao. Dynamic deformation of Al under shock loading // Comput. Mater. Sci., 2022]

[Liu Ze-Tao, Chen Bo, Ling Wei-Dong, Bao Nan-Yun, Kang Dong-Dong, Dai Jia-Yu. Phase transitions of palladium under dynamic shock compression // Acta Phys. Sin., 2022]



[W. Xua,b, X.C. Liua, X.Y. Lia, K. Lu. Deformation induced grain boundary segregation in nanolaminated Al-Cu alloy // Acta Materialia, 2020]



U = 1.8 km/s, t = 17 ps

Scientific Reports, 2017]

## Актуальность



## Молекулярно динамическое моделирование деформации монокристаллов

#### Одноосное сжатие



### Алюминий Медь Al-Cu сплавы

- первоначальный размер кристаллов (20.25 нм)<sup>3</sup>
- периодические граничные условия
- потенциал **ADP**
- число атомов в кристалле 500 тыс.

F. Apostol, Y. Mishin. Interatomic potential for the Al-Cu system // Physical Review B.

Температура, К	Концентрация меди в сплаве AL-CU, %
100, 200, 300, 400, 500, 600, 700, 800,	0, 10, 20, 30, 50, 70, 80, 100

#### Алюминий и медь при Т=300К





 $\dot{\varepsilon} = 10^9 c^{-1}$ 















# Модель релаксации напряжений

Градиент макроскопических деформаций:

 $\mathbf{F} = \mathbf{F}^f \mathbf{F}^p \mathbf{F}^e$ 

$$\mathbf{F} = \begin{pmatrix} L_x / L_0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$$

#### Фазовые переходы

 $F_{11}^{f} = \left(\frac{n_1 \omega_{BCC}}{n_2 \omega_{OTHER}}\right) + 1,$  $F_{22}^{f} = \frac{1}{\sqrt{F_{11}^{f}}}$ 

#### Пластичность

$$\dot{\mathbf{F}}^{p} = \begin{pmatrix} \dot{w}F_{11}^{p} & 0 & 0\\ 0 & -\dot{w}F_{11}^{p}/2 & 0\\ 0 & 0 & -\dot{w}F_{11}^{p}/2 \end{pmatrix}$$

$$F_{11}^{p} = \exp(w)$$
  $F_{22}^{p} = \frac{1}{\sqrt{F_{11}^{p}}}$ 

$$\mathbf{F}_{11}^{e} = \frac{\mathbf{F}_{11}}{\mathbf{F}_{11}^{f} \mathbf{F}_{11}^{p}} \qquad \mathbf{F}_{22}^{e} = \frac{\mathbf{F}_{22}}{\mathbf{F}_{22}^{f} \mathbf{F}_{22}^{p}}$$

Тензор конечных деформаций Грина:

 $\mathbf{E}^{e} = \frac{1}{2} \left[ \left( \mathbf{F}^{e} \right)^{\mathrm{T}} \mathbf{F}^{e} - \mathbf{I} \right]$ 

$$\rho = \frac{\rho_0}{\sqrt{\left(2E_{11}^e + 1\right)\left(2E_{22}^e + 1\right)^2}}$$

**ANN: EOS**  $\{\alpha_{Cu}, \rho, T\} \rightarrow \{P, E, K\}$ 

$$s = \frac{4}{3}G\left(E_{11}^{e} - E_{22}^{e}\right)$$
$$\sigma = -P + s$$
$$\tau = -\frac{3}{4}s$$

## Дислокационная пластичность

$$Y_{b} = Y_{0} + AGb\sqrt{\rho_{D}}$$
  
$$\dot{w} = \chi^{-1} \left(\frac{1}{2}s - \frac{1}{3}Y_{b}\operatorname{sign}(s)\right) \left(\omega_{FCC} + \omega_{HCP}\right) H\left(\frac{1}{2}|s| - \frac{1}{3}Y_{b}\right)$$
  
$$\chi = \frac{8B}{3\rho_{D}b^{2}}$$

 $\dot{\rho}_D = Q_n + Q_m - Q_a,$ 

$$Q_n = \frac{2\pi\rho c_t}{m_1} \exp\left[-\frac{k_n G b^3}{k_B T}\right] H\left(-Q_{\varepsilon}\right)$$

нуклеация

[T. V. Popova, A. E. Mayer, K. V. Khishchenko. J. Appl. Phys. 2018]

[A. E. Mayer, P. N. Mayer, M. V. Lekanov, B. A. Panchenko, Metals 2022]

 $Q_m = \frac{b}{\varepsilon_D} \left(\frac{3}{2}S\dot{w}\right)$ 

размножение дислокаций

 $Q_a = 2K_a \rho_D \dot{w}$ 

аннигиляция

**ANN**  $\{\alpha_{Cu}, \rho, T\} \rightarrow \{G, Q_{\varepsilon}\}$ 

# Искусственные нейронные сети

output layer

G



hidden layers

input layer

**A**Cu

Т

5 скрытых слоев по 20 нейронов

**hidden layers:**  $a = \begin{cases} z, & \text{if } z > 0 \\ a_{pr}z, & \text{if } z \le 0 \end{cases}$ 

output layers: sigmoid function  $a = \frac{1}{1 + e^{-z}}$ 

$$x_{norm} = (x - x_{min}) / (x_{max} - x_{min})$$
  
$$\boldsymbol{\theta} \to \boldsymbol{w}, b$$
  
$$\boldsymbol{z} = \sum \boldsymbol{wx} - b$$

6 скрытых слоев по 20 нейронов

hidden layers: Swish  $a = \frac{z}{1 + e^{-\beta z}}$ 

output layers: sigmoid function

$$a = \frac{1}{1 + e^{-z}}$$



Твердый раствор с малой концентрацией меди в алюминии





# Модель эволюции фазовой структуры



## Подбор параметров моделей методом Байеса

$$P = \prod_{n} \exp\left\{-k\left[\left(\frac{\omega_{\text{mod}\,el}^{n} - \omega_{MD}^{n}}{\Delta\omega_{MD}}\right)_{BCC}^{2} + \left(\frac{\omega_{\text{mod}\,el}^{n} - \omega_{MD}^{n}}{\Delta\omega_{MD}}\right)_{OTHER}^{2}\right]\right\}$$

$$\Delta \omega_{\rm MD} = \omega_{\rm max} - \omega_{\rm min}$$



 $\beta = 1: FCC \rightarrow BCC$   $\beta = 2: FCC \rightarrow OTHER$   $\beta = 3: BCC \rightarrow OTHER$  $\beta = 4: OTHER \rightarrow BCC$ 

Параметр	Значение			
	β=1	β=2	β <b>=3</b>	β=4
Κ <sub>oβ</sub>	10 <sup>2</sup>	10 <sup>2</sup>	10	10 <sup>2</sup>
U <sub>β</sub> , eV	0.3	0.19	0.13	0.3
V <sub>0</sub> , m <sup>3</sup>	10 <sup>-30</sup>			
ε <sub>1β</sub>	0.34	0.37	0.17	0.24
ε <sub>2β</sub>	0.52	0.02	0.17	0.52

3

14

## Подбор параметров моделей методом Байеса

$$P = \prod_{n} \exp\left\{-k\left[\left(\frac{\tau_{\text{mod}\,el}^{n} - \tau_{MD}^{n}}{\Delta\tau_{MD}}\right)^{2} + \left(\frac{P_{\text{mod}\,el}^{n} - P_{MD}^{n}}{\Delta P_{MD}}\right)^{2}\right]\right\}$$

$$\tau_{\mathrm{mod}\,el} = -\frac{3}{4}s$$

$$\tau_{MD} = \frac{1}{2} \left( \sigma_{xx} - \frac{\sigma_{yy} + \sigma_{zz}}{2} \right)$$

Параметр	Значение
n <sub>1</sub>	-0.15
<b>n</b> <sub>2</sub>	-0.23
<b>B</b> , Pa×s	1.8×10 <sup>-5</sup>
Y <sub>0</sub> , MPa	30
Α	3.5
k <sub>n</sub>	0.072
ε <sub>D</sub> , eV	74















# Результаты модели релаксации напряжений



17

## Заключение

- Проведено молекулярно-динамическое моделирование одноосного сжатия и растяжения алюминиевых кристаллов с различной концентрации атомов меди в широком диапазоне температур
- Фазовый переход вносит существенный вклад в релаксацию касательных напряжений
- Сформулирована модель фазового превращения на основе уравнения Аррениуса
- Определены параметры модели пластичности и фазовых переходов методом Байеса
- Обучены две искусственные нейронные сети с прямой связью, позволяющие определять константы упругости, порог нуклеации дислокаций и рассчитывать давление в материале