

## МОСКОВСКИЙ ГОСУДАРСТВЕННЫЙ ТЕХНИЧЕСКИЙ УНИВЕРСИТЕТ имени Н. Э. Баумана (национальный исследовательский университет)

Представление на соискание учёной степени кандидата физико-математических наук по специальности 1.2.2 Математическое моделирование, численные методы и комплексы программ

#### МАТЕМАТИЧЕСКИЕ МОДЕЛИ НЕЛОКАЛЬНОЙ ТЕРМОУПРУГОСТИ И ИХ ЧИСЛЕННАЯ РЕАЛИЗАЦИЯ

Выступающий: А. А. Соколов Научный руководитель: д.ф.-м.н., доцент И. Ю. Савельева

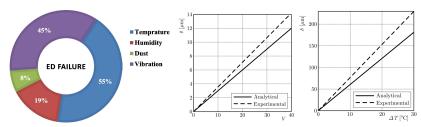
Москва, 2024

#### Содержание

- Введение
- Математические модели
- Численный алгоритм решения
- Программный комплекс NonLocFEM
- Анализ решений
- Заключение

## Введение

#### Введение

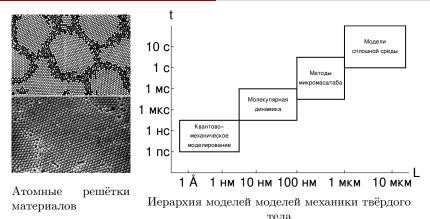


Причина выхода из строя микроэлектроники

Отклонение наконечника привода при увеличении вольтажа и температуры

#### Изображения взяты из источников:

- Dhumal, A.R., Kulkarni, A.P. & Ambhore, N.H. A comprehensive review on thermal management of electronic devices. J. Eng. Appl. Sci. 70, 140 (2023). https://doi.org/10.1186/s44147-023-00309-2.
- Pourrostami, Hasan & Viliani, Navid. (2016). Study of a MEMS hybrid thermo-PZT micro actuator. Journal of Theoretical and Applied Mechanics. 54. 1309-1318. 10.15632/jtam-pl.54.4.1309.



Изображения взяты из источников:

- Гусев А. И. Наноматериалы, наноструктуры, нанотехнологии. М.: ФИЗМАТЛИТ, 2005. 416 с. ISBN 5-9221-0582-5.
- Наноматериалы и нанотехнологии / В.М. Анищик [и др.]; под ред. В.Е. Борисенко, Н.К. Толочко. Минск: Изд. центр БГУ, 2008. 375 с. ISBN 978-985-476-618-8.

#### Модели обобщённой механики сплошной среды

Модели сплошной среды, учитывающие структуру материала:

- моментные модели:
  - микрополярные (Eugène и François Cosserat, V. Günther, Э.Л. Аэро, E.B. Кувшинский, Никабадзе М.У. и др.);
  - микроморфные (R.D. Mindlin, A.C. Eringen и др.);
- дальнодействующие эффекты:
  - **градиентные** (R.A. Toupin, R.D. Mindlin, E.C. Aifantis, C.A. Лурье, В.В. Васильев и др.);
  - нелокальные (E. Kröner, A.C. Eringen, D. Rogula, D.G.B. Edelen, S.B. Altan, Г.Н. Кувыркин, В.С. Зарубин, И.Ю. Савельева и др.);

**Цель работы** — исследовать особенности **нелокальных** моделей теплопроводности и термоупругости, разработать собственный программный комплекс.



#### Положения, выносимые на защиту

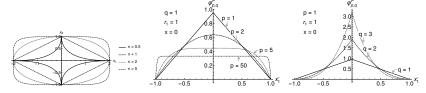
- Модели нелокальной теплопроводности и термоупругости, позволяющие описать процессы передачи теплоты и напряжённо-деформированного состояния в материалах с микро- и наноструктурой.
- Новые численные алгоритмы решения на основе метода конечных элементов, адапатированные под многопроцессорные вычислительные системы.
- Собственный программный комплекс NonLocFEM, в рамках которого реализованы все рассматриваемые в работе методы решений.

## Математические модели

#### Нелокальный интегральный оператор

$$\mathcal{N}[f(\boldsymbol{x})] = p_1 f(\boldsymbol{x}) + p_2 \int_{S'(\boldsymbol{x}') \cap S} \varphi(\boldsymbol{x}, \boldsymbol{x}') f(\boldsymbol{x}') dS'(\boldsymbol{x}'), \quad \boldsymbol{x}' \in S'(\boldsymbol{x}).$$

 $f(\boldsymbol{x})$  — выражение;  $p_1>0$  и  $p_2\geqslant 0$  — веса модели,  $p_1+p_2=1$ ;  $\varphi(\boldsymbol{x},\boldsymbol{x}')$  — функция нелокального влияния на области  $S'(\boldsymbol{x})$ ;  $S'(\boldsymbol{x})$  — область нелокального влияния с центром в точке  $\boldsymbol{x}\in S$ ; S — область занимаемая рассматриваемым телом.



Портреты полиномиальных функций влияния в сечении

#### Уравнения стационарной теплопроводности и равновесия

$$\nabla \cdot \boldsymbol{q} = q_V, \quad -\nabla \cdot \widehat{\boldsymbol{\sigma}} = \boldsymbol{b},$$

где вектор плотности теплового потока и тензор напряжений

$$\boldsymbol{q}(\boldsymbol{x}) = \mathcal{N}\left(-\widehat{\boldsymbol{\lambda}}\cdot\nabla T\right), \quad \widehat{\boldsymbol{\sigma}}(\boldsymbol{x}) = \mathcal{N}\left(\widehat{\mathbf{C}}\cdot\cdot\left(\widehat{\boldsymbol{\varepsilon}}-\widehat{\boldsymbol{\alpha}}^T\Delta T\right)\right).$$

Материал изотропный, а деформации малы, поэтому

$$\widehat{\boldsymbol{\varepsilon}} = \frac{\nabla \boldsymbol{u} + (\nabla \boldsymbol{u})^T}{2}, \quad \widehat{\boldsymbol{\alpha}}^T = \boldsymbol{\alpha}^T \widehat{\mathbf{I}}_2, \quad \widehat{\boldsymbol{\lambda}} = \lambda \widehat{\mathbf{I}}_2,$$

$$C_{ijkl} = \frac{\nu E}{1 - \nu^2} \delta_{ij} \delta_{kl} + \frac{E}{2(1 + \nu)} (\delta_{ik} \delta_{jl} + \delta_{il} \delta_{jk}).$$

Граничные условия

$$T|_{\Gamma_1} = T_{\Gamma}(\boldsymbol{x}), \quad \boldsymbol{n} \cdot \boldsymbol{q}|_{\Gamma_2} = f(\boldsymbol{x}), \quad \boldsymbol{n} \cdot \boldsymbol{q}|_{\Gamma_3} = \alpha (T_a(\boldsymbol{x}) - T(\boldsymbol{x}))),$$
  
 $\boldsymbol{u}|_{\Gamma_4} = \boldsymbol{d}(\boldsymbol{x}), \quad \boldsymbol{n} \cdot \widehat{\boldsymbol{\sigma}}|_{\Gamma_5} = \boldsymbol{p}(\boldsymbol{x}).$ 

### Численный алгоритм решения

#### Конечно-элеметная аппроксимация уравнений

Матрично-векторные уравнения

$$\left(p_1 \widehat{\mathbf{K}}_T^L + p_2 \widehat{\mathbf{K}}_T^{NL} + \widehat{\mathbf{K}}_T^{\alpha}\right) \cdot \mathbf{T} = \mathbf{Q} + \mathbf{F} + \mathbf{T}^{\alpha}, 
\left(p_1 \widehat{\mathbf{K}}_E^L + p_2 \widehat{\mathbf{K}}_E^{NL}\right) \cdot \widehat{\mathbf{U}} = \widehat{\mathbf{B}} + p_1 \widehat{\mathbf{E}}^L + p_2 \widehat{\mathbf{E}}^{NL} + \widehat{\mathbf{P}}.$$

Ассемблирование классических матриц

$$\widehat{\mathbf{K}}_{\mathcal{F}}^{L} = \sum_{e \in S_{h}} \sum_{n, m \in I^{e}} \sum_{q \in Q^{e}} w_{q} \mathbf{K}_{nm}^{ee}(\boldsymbol{x}_{q}, \boldsymbol{x}_{q}) J_{q}^{e},$$

 ${f K}^{ee}_{nm}$  — ядро интегрирование, зависящее от исследуемого уравнения. Синий — алгоритм формирования портрета матрицы. Красный — интегрирование.

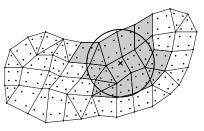
#### Аппроксимация интегрального слагаемого

#### Квадратурная аппроксимация:

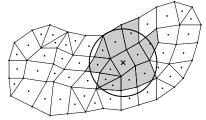
$$\widehat{\mathbf{K}}_T^{NL} = \sum_{e \in S_h} \sum_{n \in I^e} \sum_{q \in Q^e} w_q N_{n,i}^e(\boldsymbol{x}_q) J_q^e \sum_{e' \in S_h^q} \sum_{m' \in I^{e'}} \sum_{q' \in Q^{e'}} w_{q'} \varphi(\boldsymbol{x}_q, \boldsymbol{x}_{q'}) \lambda_{ij} N_{m',j}^{e'}(\boldsymbol{x}_{q'}) J_{q'}^{e'}.$$

#### Элементная аппроксимация:

$$\widehat{\mathbf{K}}_T^{NL} = \sum_{n \in S_h} \sum_{e \in E^n} \sum_{e' \in S_h^e} \sum_{m' \in I^{e'}} \sum_{q \in Q^e} w_q N_{n,i}^e(\boldsymbol{x}_q) J_q^e \sum_{q' \in Q^{e'}} w_{q'} \varphi(\boldsymbol{x}_q, \boldsymbol{x}_{q'}) \lambda_{ij} N_{m',j}^{e'} J_{q'}^{e'}.$$



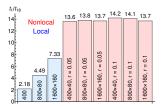
Квадратурная аппроксимация

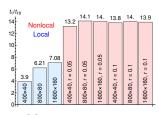


Элементная аппроксимация

## Программный комплекс NonLocFEM

#### Эффективность распараллеливания





Матрица теплопроводности

Матрица жёсткости

#### Эффективность распараллеливания алгоритма сборки матриц

| Γ | Сетка             | Радиус | Используемый объём       |                            | Время, с                 |                            |
|---|-------------------|--------|--------------------------|----------------------------|--------------------------|----------------------------|
| - |                   | поиска | оперативной памяти       |                            | 18 потоков               |                            |
| ĺ |                   |        | $\widehat{\mathbf{K}}_T$ | $\widehat{\mathbf{K}}_{E}$ | $\widehat{\mathbf{K}}_T$ | $\widehat{\mathbf{K}}_{E}$ |
| Γ | $400 \times 40$   | 0      | 6.2 Мб                   | 23.8 Мб                    | 0.028                    | 0.048                      |
| Γ | $800 \times 80$   | 0      | 24.5 Мб                  | 95 M6                      | 0.116                    | 0.274                      |
| Γ | $1600 \times 160$ | 0      | 97.8 M6                  | 379 Мб                     | 0.705                    | 2.366                      |
| Γ | $400 \times 40$   | 0.05   | 61.4 Мб                  | 244 Мб                     | 1.055                    | 1.288                      |
| Γ | $800 \times 80$   | 0.05   | 548 M6                   | 2.2 Гб                     | 11.37                    | 13.3                       |
| Γ | $1600 \times 160$ | 0.05   | 5.5 Гб                   | 22 Гб                      | 132.9                    | 155                        |
| Ī | $400 \times 40$   | 0.1    | 133 M6                   | 532 Мб                     | 2.68                     | 3.26                       |
| Ī | $800 \times 80$   | 0.1    | 1.34 M6                  | 5.4 Гб                     | 32                       | 37.8                       |
| ı | $1600 \times 160$ | 0.1    | 17 Гб                    | 68 Гб                      | 447                      | 521                        |

Занимаемая оперативная память и время ассемблирования матриц

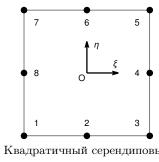
#### Ускорение решения СЛАУ

Существует несколько способов, которые могут повысить эффективность итерационных решателей СЛАУ:

- Оптимизация сетки
- Предобуславливатель
- Начальное приближение
- Оптимизация базиса элементов

Число обусловленности

$$\mathrm{cond}\widehat{\mathbf{K}} = \sqrt{\frac{|\lambda_{\mathrm{max}}|}{|\lambda_{\mathrm{min}}|}}.$$



Квадратичный серендиповый элемент

#### Параметрический базис элемента

$$N_{i} = \frac{1}{16} (1 + \xi_{i}\xi)(1 + \eta_{i}\eta)((9s - 1)(1 - \xi_{i}\xi - \eta_{i}\eta) + (9s + 3)\xi_{i}\xi\eta_{i}\eta),$$

$$i = 1, 3, 5, 7; \xi_{i}, \eta_{i} = \pm 1,$$

$$N_{i} = \frac{1}{16} (1 - \xi^{2})(1 + \eta_{i}\eta)((5 - 9s) + (9s + 3)\eta_{i}\eta), \quad i = 2, 6; \ \eta_{i} = \pm 1,$$

$$N_{i} = \frac{1}{16} (1 - \eta^{2})(1 + \xi_{i}\xi)((5 - 9s) + (9s + 3)\xi_{i}\xi), \quad i = 4, 8; \ \xi_{i} = \pm 1.$$

Выбор параметра s был основан на следующих предположениях

$$\int_{-1}^{1} \int_{-1}^{1} N_i(\xi, \eta) d\xi d\eta = s, \ i = 1, 3, 5, 7, \quad \int_{-1}^{1} \int_{-1}^{1} N_i(\xi, \eta) d\xi d\eta = 1 - s, \ i = 2, 4, 6, 8.$$

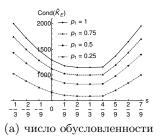
Классический базис получаем при s = -1/3.

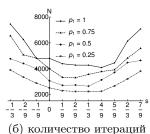
Минимальный след матрицы оценим следующим образом

$$\min_{s} \int_{1}^{1} \int_{1}^{1} \sum_{i=0}^{8} \sum_{j=0}^{2} c_{j} N_{i,j}^{2}(\xi, \eta) d\xi d\eta = \min_{s} C(27s^{2} - 12s + 19) \ \rightarrow \ \boxed{s = \frac{2}{9}}.$$

#### Скорость сходимости решателя СЛАУ

Связь собственных чисел:  $\lambda_{\max}^{NL} = p_1 \lambda_{\max}^L; \ \lambda_{\min}^{NL} \approx \lambda_{\min}^L.$ 





| $p_1$ | Id   | $\operatorname{ILLT}\left(\widehat{\mathbf{K}}_{E}^{L}\right)$ | $\operatorname{ILLT}\!\left(\widehat{\mathbf{K}}_{E}^{L} ight) + T_{0}$ |
|-------|------|--|---|
| 0.75  | 6330 | 2902   | 2736  |
| 0.5   | 5167 | 2290   | 2389  |
| 0.25  | 3779 | 1718   | 1740  |

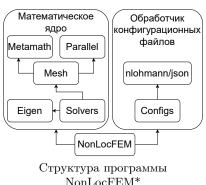
Id — единичный предобуславливатель;

ILLT $(\widehat{\mathbf{K}}_E^L)$  — неполное разложение Холецкого классической матрицы;  $T_0$  — решение классической задачи при тех же граничных условиях.

#### Структура программного комплекса NonLocFEM

#### Возможные постановки:

- стационарная и нестационарная теплопроводность (1D, 2D);
- статические задачи несвязанной термоупругости (2D);
- граничные условия I, II, III родов и излучение;
- кинематические и силовые граничные условия;
- задачи идеального контакта с использование произвольного количества материалов;
- возможность использовать изотропные и ортотропные материалы.



\* Свидетельство о государственной регистрации программы для ЭВМ №2021661966. NonLocFEM / А. А. Соколов, И. Ю. Савельева. Зарегистрировано в Реестре программ для ЭВМ 20.07.2021.

## Анализ решений

#### Принципы Сен-Венана и стабильности тепловых потоков

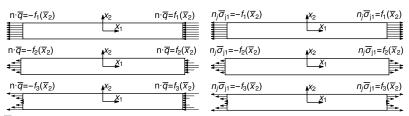
Область  $S = [-5, 5] \times [-0.5, 0.5]$ , сетка  $S_h$  включает  $1500 \times 150$  элементов. Рассмотрим граничные, геометрические и интегральные условия

$$oldsymbol{n}\cdot\overline{oldsymbol{q}}|_{\overline{x}_1=-5}=f(\overline{x}_2),\quad oldsymbol{n}\cdot\overline{oldsymbol{q}}|_{\overline{x}_1=5}=-f(\overline{x}_2),\quad \int\limits_S TdS=0,$$

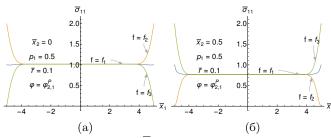
$$\mathbf{n} \cdot \widehat{\boldsymbol{\sigma}}|_{x_1=0} = -f(x_2), \quad \mathbf{n} \cdot \widehat{\boldsymbol{\sigma}}|_{x_1=10} = f(x_2), \quad u_1|_{x_1=0.5} = 0, \quad u_2|_{x_2=5} = 0.$$

В качестве f возьмём одно из трёх нагружений

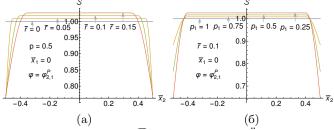
$$f_1(x) = 1$$
,  $f_2(x) = 2 - 4|x|$ ,  $f_3(x) = 4|x|$ ,



Тепловые и механические нагружения, прикладываемые к пластине на левой и правой границах



Распределения напряжения  $\overline{\sigma}_{11}$  в сечениях вдоль оси нагружения



Распределение напряжения  $\overline{\sigma}_{11}$  в сечении поперёк оси нагружения

#### Задача Кирша с обобщением на эллиптические вырезы

Граничные и геометрические условия

$$n_j \overline{\sigma}_{j2}|_{x_1 = -1} = -1, \quad n_j \overline{\sigma}_{j2}|_{x_1 = 1} = 1, \quad u_1|_{x_2 = 0} = 0, \quad u_2|_{x_1 = 0} = 0.$$

Координаты на дуге АВ

$$\begin{cases} x_1(\theta) = R_1 \cos \theta, \\ x_2(\theta) = R_2 \sin \theta. \end{cases}$$

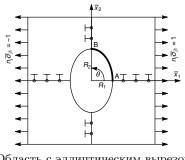
Натуральный параметр длины

$$l(\theta) = \int\limits_0^\theta \sqrt{\left(\frac{\partial x_1}{\partial \varphi}\right)^2 + \left(\frac{\partial x_2}{\partial \varphi}\right)^2} d\varphi.$$

Обезразмерим параметр длины

$$\bar{l}(\theta) = \frac{l(\theta)}{l\left(\frac{\pi}{2}\right)}, \quad 0 \leqslant \theta \leqslant \frac{\pi}{2}.$$

Область  $S \subset [-1,1] \times [-1,1]$ , сетка  $S_h$ , где  $h \approx 0.005$ .



Область с эллиптическим вырезом

Отношение длин полуосей

$$\rho = R_2/R_1.$$

Максимальные напряжения

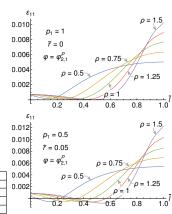
$$\overline{\sigma}_{11}^{\max} = \kappa(p_1) (1 + 2\rho) \, \sigma_0.$$

Множитель зависящий от  $p_1$ 

$$\kappa(p_1) = \frac{1}{n} \sum_{i=0}^{n} \frac{\overline{\sigma}_{11}^{\max}(\rho_i, p_1)}{\overline{\sigma}_{11}^{\max}(\rho_i, 1)}.$$

| ρ    | Весовые параметры |              |             |              |  |
|------|-------------------|--------------|-------------|--------------|--|
|      | $p_1 = 1$         | $p_1 = 0.75$ | $p_1 = 0.5$ | $p_1 = 0.25$ |  |
| 0.5  | 2.012             | 1.783        | 1.537       | 1.510        |  |
| 0.75 | 2.578             | 2.235        | 1.919       | 1.727        |  |
| 1    | 3.053             | 2.696        | 2.308       | 1.937        |  |
| 1.25 | 3.532             | 3.123        | 2.670       | 2.139        |  |
| 1.5  | 4.012             | 3.551        | 3.031       | 2.404        |  |
| κ    | 1                 | 0.881        | 0.755       | 0.652        |  |

Максимальный уровень напряжения  $\overline{\sigma}_{11}$  при вариации отношения длин полуосей  $\rho$  и весового параметра  $p_1$ , где  $\overline{\tau}=0.05$ 



Распределение деформации в локальном и нелокальном случаях

24 из 32

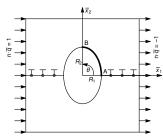
#### Температурные деформации на области с вырезом

Рассмотрим ту же область, что была на задаче Кирша, но поставим тепловое нагружение на границах

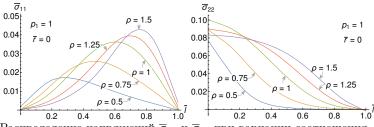
$$\boldsymbol{n}\cdot\overline{\boldsymbol{q}}|_{\overline{x}_1=-1}=1,\quad \boldsymbol{n}\cdot\overline{\boldsymbol{q}}|_{\overline{x}_1=1}=-1,\quad \overline{u}_2|_{\overline{x}_1=0}=0.$$

Для единственности решения поставим интегральные условия на температуру и первую компоненту перемещения

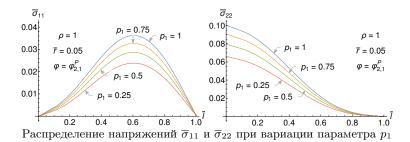
$$\int\limits_{S} \overline{T}dS = 0, \quad \int\limits_{S} \overline{u}_{1}dS = 0.$$



Область с эллиптическим вырезом и тепловыми граничными условиями



Распределение напряжений  $\overline{\sigma}_{11}$  и  $\overline{\sigma}_{22}$  при вариации соотношения  $\rho$ 



## Заключение

#### Результаты работы и научная новизна

- Предложены новые эффективные численные алгоритмы для задач нелокальной теплопроводности и нелокальной термоупругости на основе метода конечных элементов, которые обладают хорошей масштабируемостью и предназначены для вычислений на многопроцессорных вычислительных машинах с общей и распределённой памятью.
- Разработан собственный программный комплекс NonLocFEM, в котором реализованы все представленные в работе алгоритмы и методы для моделирования эффектов встречающихся на микро- и наномасштабах.
- Получены новые результаты в задачах с известными для классической постановки решениями, установлены закономерности, свидетельствующие о снижении роли концентраторов в распределениях полей напряжений и плотности теплового потока.
- Исследованы границы спектров собственных чисел матриц и установлены новые связи между спектрами матриц, ассемблированных в классической и нелокальной постановках.

#### Список публикаций

- 1 Kuvyrkin G. N., Savelyeva I. Y., Sokolov A. A. Features of the software implementation of the numerical solution of stationary heat equation taking into account the effects of nonlocal finite element method // Journal of Physics: Conference Series, 2020, Vol. 1479, No. 1.
- 2 Kuvyrkin G. N., Savelyeva I. Y., Sokolov A. A. 2D nonlocal elasticity: In vestigation of stress and strain fields in complex shape regions // Journal of Applied Mathematics and Mechanics. 2023. Vol. 103. No. 3.
- Кувыркин Г. Н., Соколов А. А. Принцип Сен-Венана в задачах нелокальной теории упругости // Вестник МГТУ им. Н.Э. Баумана. Сер. Естественные науки. 2023. Т. 109. № 4. С. 4—17.
- Mathematical modeling of insulating coating of thermal conductivity in cluding body's own radiation and non-local spatial effects / A. A. Sokolov [et al.] // Journal of Physics: Conference Series. 2024. Vol. 2817. No. 1. P. 12—28.
- Кувыркин Г. Н., Соколов А. А. Решение задачи о напряженно-деформированном состоянии пластины с эллиптическим вырезом при механических и температурных нагружениях в нелокальной постановке // Прикладная механика и техническая физика. 2024. № 4. С. 193—203.

#### Свидетельство о регистрации программы





Свидетельство о государственной регистрации программы для ЭВМ №2021661966. NonLocFEM / А. А. Соколов, И. Ю. Савельева. Зарегистрировано в Реестре программ для ЭВМ 20.07.2021.

#### Участие в конференциях

- Международная научно-техническая конференция «Актуальные проблемы прикладной математики, информатикии и механики» (Воронеж, 2019, 2021);
- Международная конференция «International Conference of Numerical Analysis and Applied Mathematics» (Родос, Греция, 2021);
- Международная научная конференция «Фундаментальные и прикладные задачи механики» (Москва, 2021);
- Всероссийская конференция по численным методам решения задач теории упругости и пластичности (Красноярск, 2023);
- Международная конференция «Математическое моделирование, численные методы и инженерное программное обеспечение» (Москва, 2023).

#### Участие в грантах

- 0705-2020-0047 «Теория дифференциальных уравнений, краевые задачи, связанные задачи анализа и теории приближений и некоторые их приложения».
- FSFN-2023-0012 «Разработка математических моделей и методов проектирования изделий ракетно-космической техники из перспективных конструкционных и функциональных материалов».
- FSFN-2024-0004 «Разработка математических моделей и методов проектирования изделий ракетно-космической техники из перспективных конструкционных и функциональных материалов».

# Спасибо за внимание!

#### Ответы на замечания ведущей организации

- Замечание ответ

#### Ответы на замечания оппонента Бураго Н. Г.

- Замечание ответ

#### Ответы на замечания оппонента Савенкова Е. Б.

- Замечание ответ
- Замечание ответ
- Замечание ответ
- Замечание ответ
- Замечание ответ