Вычислительный фреймворк для электромеханической модели сердца

А. Легкий^{1,2}, А. Чернышенко¹

¹ Институт вычислительной математики им. Г.И. Марчука ² Московский физико-технический институт

ВІОМАТН 2020. З ноября 2020

Modelling components for cardiac electromechanics

Geometrical models + mesh generation



- VHP heart or ceCT/MRI data
- User-guided ITK-SNAP based segmentation
- CGAL/Gmsh + Ani3d

Modelling components for cardiac electromechanics

- Geometrical models + mesh generation
- Tissue anisotropy rule-based methods



- Ventricles: Bayer JD, ..., Trayanova N., A novel rule-based algorithm for assigning myocardial fiber orientation to computational heart models, 2012
- Atria: Piersanti R, ..., Quarteroni A., Modeling cardiac muscle fibers in ventricular and atrial electrophysiology simulations, 2020

Modelling components for cardiac electromechanics

- Geometrical models + mesh generation
- Tissue anisotropy rule-based methods
- Equations and numerical schemes



- Electophysiology: monodomain/bidomain equaitons
- Ionic model (CelIML model repository)
- Mechanics: active strain/active stress model

Bidomain problem

Domain Ω with boundary $\partial \Omega$

 ϕ_{e} extracellular electrical potential

v transmembrane voltage

$$\chi \left(C_m \frac{\partial v}{\partial t} + I_{ion}(w, v) \right) - \nabla \cdot (\sigma_i \nabla (v + \phi_e)) = I_i,$$

$$\nabla \cdot ((\sigma_i + \sigma_e) \nabla \phi_e + \sigma_i \nabla v) = -I_{total},$$

$$\frac{\partial w}{\partial t} = f(w, v),$$

+ b.c.

 C_m cell membrane capacitance, χ - cell membrane surface-to-volume ratio $\sigma_i \& \sigma_e$ intra- & extracellular conductivity tensors I_i , I_e intra- and extra-cellular stimulus currents $I_{\text{total}} = I_i + I_e$ total stimulus current I_{ion} - current in ionic channels, f cellular model, w - state variables

Numerical methods

- FEM discretization on tetrahedral meshes
- implicit first order/BDF2 time scheme

FEM system for bidomain problem

$$\begin{bmatrix} \kappa \mathsf{M} + \mathsf{K}_{i} & \mathsf{K}_{i} \\ \mathsf{K}_{i} & \mathsf{K}_{i+e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \mathsf{v}^{\mathsf{n}+1} \\ \phi_{\mathsf{e}}^{\mathsf{n}+1} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \mathsf{M}(\kappa \mathsf{v}^{\mathsf{n}} - \chi \mathsf{i}_{\mathsf{ion}} + \mathsf{i}_{i}) \\ \mathsf{M}\mathsf{i}_{\mathsf{total}} \end{bmatrix},$$

FEM system for monodomain problem

$$[\kappa \mathsf{M} + \mathsf{K}] \mathsf{v}^{\mathsf{n}+1} = \mathsf{M}(\kappa \mathsf{v}^{\mathsf{n}} - \chi \mathsf{i}_{\mathsf{ion}}^{\mathsf{n}} + \mathsf{i}_{\mathsf{stim}})$$

M - mass matrix, K_i, K_{i+e} stiffness matrices i_{ion}, i_i, i_{total} - vectors of currents and stimulus. $\kappa = \chi C_m / \tau$, τ - timestep

Parallel implementation

- Finite Element Method: Ani3D framework, BCGStab linear solver + ILU(0) preconditioner
- INMOST platform for MPI parallelization, ParMETIS for partitioning
- ODEs parallelization:
 - CVODE solver and OpenMP
 - Massively Parallel GPU-ODE Solver (MPGOS)
- Verification: A. Chernyshenko, A. Danilov, Y.Vassilevski, Numerical Simulations for Cardiac Electrophysiology Problems// BIOMAT 2018 book.
- Parallel Performance: A. Chernyshenko, A. Danilov, V. Kramarenko, Coupling of PDE and ODE Solvers in INMOST Parallel Platform: Application to Electrophysiology//RuSCDays 2019

Mechanics



- X $\in \Omega_0$ начальное состояние, x $\in \Omega_t$ текущее состояние
- $x = \phi(X, t)$ деформация
- u = x X перемещение
- \mathbb{F} градиент деформации, \mathbb{E} тензор деформации Коши-Грина

$$\mathbb{F} = \frac{\partial \phi}{\partial \mathsf{X}} = \mathbb{I} + \frac{\partial \mathsf{u}}{\partial \mathsf{X}}, \ \mathbb{E} = \frac{1}{2} (\mathbb{F}^{\mathsf{T}} \mathbb{F} - \mathbb{I}), \ J = \det \mathbb{F}$$

Cardiac mechanic equations

Уравнения модели:

$$-
abla_j \mathbb{P}_{ij} = 0$$
 в Ω^0

• Условие несжимаемости:

$$J-1=0$$
 в Ω^0

• Смешанные граничные условия ($\partial \Omega^0 = \Gamma_D \cup \Gamma_N \cup \Gamma_p$):

$$u = 0$$
 на Γ_D , $\mathbb{P} \cdot \mathbf{n} = 0$ на Γ_N , $\mathbb{P} \cdot \mathbf{n} = -p_0 \mathbb{I} \cdot \mathbf{n}$ на Γ_p

 Условие гиперупругости, несжимаемости и наличие активного напряжения (W - упругий потенциал, p - множитель Лагранжа, f направление волокон):

$$\mathbb{P} = \mathbb{F} \frac{\partial \mathcal{W}}{\partial \mathbb{E}} - \rho J \mathbb{F}^{-T}$$

Cardiac mechanic equations

Уравнения модели:

$$-
abla_j \mathbb{P}_{ij} = 0$$
 в Ω^0

• Условие несжимаемости:

$$J-1=0$$
 в Ω^0

• Смешанные граничные условия ($\partial \Omega^0 = \Gamma_D \cup \Gamma_N \cup \Gamma_p$):

$$u = 0$$
 на Γ_D , $\mathbb{P} \cdot n = 0$ на Γ_N , $\mathbb{P} \cdot n = -p_0 \mathbb{I} \cdot n$ на Γ_p

 Условие гиперупругости, несжимаемости и наличие активного напряжения (W - упругий потенциал, p - множитель Лагранжа, f направление волокон):

$$\mathbb{P} = \mathbb{F} \frac{\partial \mathcal{W}}{\partial \mathbb{E}} - \rho J \mathbb{F}^{-T} + \mathbb{F} T^a \mathsf{f} \otimes \mathsf{f}$$

Coupled model. Active strain, first steps

Подход активных деформаций (*F_e* - пассивная деформация, *F_a* - активная, f - продольное направление волокон, t - поперечное):

$$\mathbb{F} = \mathbb{F}_e \mathbb{F}_a \Rightarrow \mathbb{F}_e = \mathbb{F} \mathbb{F}_a^{-1}$$

$$\mathbb{F}_{a} = \mathbb{I} + \gamma_{f} \mathsf{f} \otimes \mathsf{f} + \gamma_{t} \mathsf{t} \otimes \mathsf{t}, \ J_{a} = \det \mathbb{F}_{a}$$

• Упругий потенциал (простая модель - Neo-Hookean, μ - задано):

$$\mathcal{W} = J_a \hat{\mathcal{W}}, \ \hat{\mathcal{W}}(\mathbb{F}_e) = \frac{\mu}{2} \operatorname{tr}(\mathbb{F}_e^T \mathbb{F}_e - \mathbb{I})$$

• Механо-электрическое взаимодействие ($\beta, \varepsilon_1, c_0^*, c_R, v_{min}, v_{max}$ - заданы):

$$\gamma_f(v, [Ca]_+) = -\beta \frac{v - v_{\min}}{v_{\max} - v_{\min} + v} + \varepsilon_1 \beta \frac{l_0'}{1 + \eta([Ca]_+)(l_0' - 1)}, \ \gamma_t = -\frac{\gamma_f}{1 + \gamma_f}$$

F.Nobile, A.Quarteroni, R.Ruiz-Baier, *An active strain electromechanical model* for cardiac tissue // 2011

Coupled model. Active strain, first steps

Подход активных деформаций (*F_e* - пассивная деформация, *F_a* - активная, f - продольное направление волокон, t - поперечное):

$$\mathbb{F} = \mathbb{F}_e \mathbb{F}_a \Rightarrow \mathbb{F}_e = \mathbb{F} \mathbb{F}_a^{-1}$$

$$\mathbb{F}_{a} = \mathbb{I} + \gamma_{f} \mathsf{f} \otimes \mathsf{f} + \gamma_{t} \mathsf{t} \otimes \mathsf{t}, \ J_{a} = \det \mathbb{F}_{a}$$

Monodomain electromechanical system

 χ

$$\begin{split} -\nabla \cdot (\mu J_a(\mathbb{I} + \nabla u)\mathbb{F}_a^{-1}\mathbb{F}_a^{-T} - \rho J(\mathbb{I} + \nabla u)^{-T}) &= 0, \text{ в } \Omega_0\\ J &= 1 \text{ в } \Omega_0\\ \left(C_m \frac{\partial J v}{\partial t} + JI_{ion}\right) - \nabla \cdot (J(\mathbb{I} + \nabla u)^{-1}\sigma(\mathbb{I} + \nabla u)^{-T}\nabla v) = JI_i, \text{ в } \Omega_T \end{split}$$

F.Nobile, A.Quarteroni, R.Ruiz-Baier, An active strain electromechanical model for cardiac tissue // 2011

- MKƏ (P2-P1)
- INMOST
- CasADi для автоматического дифференцирования
- Верификация на серии бенчмарков Land S., et. al, Verification of cardiac mechanics software: benchmark problems and solutions for testing active and passive material behaviour // 2015

Cardiac mechanics. Benchmark 1

Изгиб прямоугольной балки



Cardiac mechanics. Benchmark 2

Раздутие изотропного эллипсоида



А. Легкий^{1,2}, А. Чернышенко¹ (¹ ИнстизВычислительный фреймворк для электроиВІОМАТН 2020. 3 ноября 2020

11/13

Cardiac mechanics. Benchmark 3

Раздутие анизотропного эллипсоида с активным напряжением



А. Легкий^{1,2}, А. Чернышенко¹ (¹ ИнстизВычислительный фреймворк для электромВІОМАТН 2020. 3 ноября 2020

12/13

- Представлены численные методы вычислительного фреймворка для электромеханической модели сердца
- Электрофизиологический солвер верифицирован, исследована параллельная эффективность
- Механический солвер верифицирован на серии бенчмарков
- Проводится тестирование общей задачи

Спасибо за внимание!