Математические подходы к трехмерному моделированию моторики антродуоденальной области пищеварительного тракта для задач оценки риска здоровью при пероральной экспозиции химических веществ

Марат Решидович Камалтдинов^{1,2}

¹м.н.с. ФБУН «ФНЦ медико-профилактических технологий управления рисками здоровью населения»

²аспирант ФГБОУ ВПО «Пермский национальный

исследовательский политехнический университет»

Структура модели



Экспериментальные методы

- in vivo:
- магнитно-резонансная томография
 (MPT);
- сцинтиграфия;
- ультразвуковое исследование (УЗИ);
- манометрия;
- электрогастроэнтерография;
- ph-метрия;
- эндоскопия и пр.
 - in vitro:
- однокамерные модели;
- многокамерные модели.



Аппарат для оценки скорости распада фармакологических препаратов [Kong, 2008]



Многокамерная модель желудочно-кишечного тракта А – желудок (1) и тонкий кишечник (2,3,4); Б – толстый кишечник [Cardot, 2007]

Математические подходы

- Физиологические модели
- Модели пищеварения В ротовой полости
- Перистальтический транспорт в пищеводе или кишечнике
- Моделирование процесса пищеварительной течения смеси В желудке ИЛИ кишечнике
- Оценка скорости эвакуации желудочного содержимого
- Моделирование секреторной функции желудка
- Моделирование пищеварения в кишечнике
- Моделирование регуляции пищеварения

Модель формирования пищеварительного кома в ротовой полости Lucas, 2002



в зависимости от количества жевательных циклов, Olthoff, 1984







Моделирование процесса течения в ЖКТ



Теории перистальтического течения Li, 1994; Pal, 2002; Brasseur, 2007; Toklu, 2011



Желудочная эвакуация, Dillard, 2007



Течение в кишечнике, Wang, 2010



2-D модель желудка Pal, 2004; Pal, 2007



2-D модель желудка Kozu, 2010

Моделирование процесса течения в ЖКТ



3-D модель желудка, Imai, 2013

Цель:

Разработка подмодели желудка в рамках многоуровневой математической модели накопления функциональных нарушений в человеческом организме при пероральной экспозиции химических веществ

Задачи:

- концептуальная постановка выделение основных элементов и связей;
- математическая постановка запись математических соотношений, анализ полученных систем уравнений;
- построение трехмерной формы расчетной области реконструкция формы желудка по результатам ультразвуковых исследований;
- разработка алгоритма деформирования стенок желудка при прохождении перистальтической волны;
- расчет течения в желудке с учетом различных сценариев и нарушений в желудке.

Функции пищеварительной системы

Входящий поток пищеварительной смеси Исходящий поток пищеварительной смеси



Подмодель пищеварения в желудке

Пищеварение желудка рассматривается на второй и третьей стадии (без депонирования), то есть в начальный момент времени желудок заполнен многофазной смесью. Первая фаза – вода (1), вторая – твердые (или жидкие) частицы непереваренной пищи (2), третья – переваренная пища (жидкие частицы) (3), четвертая – кислота (жидкие частицы) (4).

Учитывается распространение волн перистальтики в антральном отделе и моторика пилорического сфинктера.

Уравнения сохранения массы

$$\frac{\partial(\alpha_{1}\rho_{1})}{\partial t} + \nabla \cdot (\alpha_{1}\rho_{1}\mathbf{v}_{1}) = 0$$

$$\frac{\partial(\alpha_{2}\rho_{2})}{\partial t} + \nabla \cdot (\alpha_{2}\rho_{2}\mathbf{v}_{2}) = -\kappa_{2}\alpha_{2}\alpha_{4}$$

$$\frac{\partial(\alpha_{3}\rho_{3})}{\partial t} + \nabla \cdot (\alpha_{3}\rho_{3}\mathbf{v}_{3}) = \kappa_{2}\alpha_{2}\alpha_{4} + \kappa_{4}\alpha_{2}\alpha_{4}$$

$$\frac{\partial(\alpha_{4}\rho_{4})}{\partial t} + \nabla \cdot (\alpha_{4}\rho_{4}\mathbf{v}_{4}) = -\kappa_{4}\alpha_{2}\alpha_{4}$$

$$\alpha_{1} + \alpha_{2} + \alpha_{3} + \alpha_{4} = 1$$

где α_i – объемная доля фазы, ρ_i – плотность фазы, \mathbf{v}_i – скорость фазы, κ_2 , κ_4 – константы интенсивности межфазного перехода массы.

Основные гипотезы

>Несжимаемость жидких фаз: $\boldsymbol{\nabla}\cdot \mathbf{v}_i=0$

Пропорциональность силы межфазного взаимодействия скорости взаимодействующих фаз:

$$\mathbf{F}_{ji} = K_{ji}(\mathbf{v}_j - \mathbf{v}_i)$$

≻Сферическая форма частиц:

$$K_{ji} = \frac{\alpha_j \alpha_i \rho_{ji} f_{ji}}{\tau_{ji}}$$

 \blacktriangleright Гипотеза об общем давлении фаз: $p = p_1 = p_2 = p_3 = p_4$

Уравнения сохранения импульса

$$\frac{\partial}{\partial t}(\alpha_{1}\rho_{1}\mathbf{v}_{1}) + \nabla \cdot (\alpha_{1}\rho_{1}\mathbf{v}_{1}\mathbf{v}_{1}) = -\alpha_{1}\nabla p + \nabla \cdot \tau_{1} + \alpha_{1}\rho_{1}\mathbf{g} + K_{21}(\mathbf{v}_{2} - \mathbf{v}_{1}) + K_{31}(\mathbf{v}_{3} - \mathbf{v}_{1}) + K_{41}(\mathbf{v}_{4} - \mathbf{v}_{1})$$

$$\frac{\partial}{\partial t}(\alpha_{2}\rho_{2}\mathbf{v}_{2}) + \nabla \cdot (\alpha_{2}\rho_{2}\mathbf{v}_{2}\mathbf{v}_{2}) = -\alpha_{2}\nabla p + \nabla \cdot \tau_{2} + \alpha_{2}\rho_{2}\mathbf{g} + K_{12}(\mathbf{v}_{1} - \mathbf{v}_{2}) + K_{32}(\mathbf{v}_{3} - \mathbf{v}_{2}) + K_{42}(\mathbf{v}_{4} - \mathbf{v}_{2}) - \kappa_{2}\alpha_{2}\alpha_{4}\mathbf{v}_{2}$$

$$\mathbf{\tau}_{i} = \alpha_{i}\eta_{i}(\nabla\mathbf{v}_{i} + \nabla\mathbf{v}_{i}^{T})$$

$$\frac{\partial}{\partial t}(\alpha_{3}\rho_{3}\mathbf{v}_{3}) + \nabla \cdot (\alpha_{3}\rho_{3}\mathbf{v}_{3}\mathbf{v}_{3}) = -\alpha_{3}\nabla p + \nabla \cdot \tau_{3} + \alpha_{3}\rho_{3}\mathbf{g} + K_{13}(\mathbf{v}_{1} - \mathbf{v}_{3}) + K_{23}(\mathbf{v}_{2} - \mathbf{v}_{3}) + K_{43}(\mathbf{v}_{4} - \mathbf{v}_{3}) + \kappa_{2}\alpha_{2}\alpha_{4}\mathbf{v}_{2} + \kappa_{4}\alpha_{2}\alpha_{4}\mathbf{v}_{4}$$

$$\frac{\partial}{\partial t}(\alpha_4\rho_4\mathbf{v}_4) + \nabla \cdot (\alpha_4\rho_4\mathbf{v}_4\mathbf{v}_4) = -\alpha_4\nabla p + \nabla \cdot \tau_4 + \alpha_4\rho_4\mathbf{g} + K_{14}(\mathbf{v}_1 - \mathbf{v}_4) + K_{24}(\mathbf{v}_2 - \mathbf{v}_4) + K_{34}(\mathbf{v}_3 - \mathbf{v}_4) - \kappa_4\alpha_2\alpha_4\mathbf{v}_4$$

$$K_{ji} = \frac{18\alpha_{j}\alpha_{i}\eta_{ji}}{d_{ji}}(1 + 0.15 \operatorname{Re}_{ji}^{0.687}) \qquad \operatorname{Re}_{ji} = \frac{\rho_{ji} |\mathbf{v}_{j} - \mathbf{v}_{i}| d_{ji}}{\eta_{ji}}$$

где
 η_i – сдвиговая вязкость, $K_{ji} = K_{ij}$ – коэффициент межфазного взаимодей-

ствия.

Анализ системы уравнений

Система уравнений течения смеси жидких несжимаемых фаз состоит из 27 уравнений: пять уравнений из закона сохранения сохранения массы, двенадцать уравнений из закона сохранения импульса – по три в проекциях на оси для каждой фазы, четыре уравнения для тензора напряжений, шесть уравнений для коэффициента межфазного взаимодействия.

Кроме того, система уравнений содержит 27 неизвестных: четыре переменных объемных долей фаз, двенадцать переменных скорости – компоненты векторов, давление смеси четыре переменных тензора напряжений и шесть коэффициентов межфазного взаимодействия.

> Начальные условия: $\alpha_i(0) = \alpha_{i0}$ $\mathbf{v}_i(0) = \mathbf{v}_{i0}$ $p_i(0) = p_{i0}$ Граничные условия: $\nabla p(U) = 0$ $\mathbf{v}_{in}(U) = 0$

Ультразвуковое исследование







Изображение желудка в сечениях параллельных горизонтальной плоскости

Изображение желудка в сечениях параллельных серединной плоскости

Оценка параметров волн

Параметры волн сокращения в антральном отделе желудка

$\lambda \uparrow$	Расстояние от точки инициации до пилорического сфинктера,мм	Амплитуда, мм (^V _x)	Время прохождения от точки инициации до пилорического сфинктера, с	Скорость, мм/с (d _c)
	28	10	7	4,000
	31	12	16	1,938
Стенка желудка	46	14	20	2,300
	48	12	20	2,400
	40	11	12	3,333
	41	10	17	2,412
	41	10	13	3,154

В результате анализа видеозаписей приняты некоторые средние параметры волн антрального сокращения:

 $V_x^{\tilde{n}\tilde{o}} = -2.8 \cdot 10^{-3} \text{ M/c}$ $\lambda = 0.009 \text{ M}$ $d_c = 0.009 \text{ M}$

3-D моделирование

Алгоритм реконструкции:

 определение предполагаемой геометрической формы объекта моделирования (ЖКТ), закона распространения волны и условий открытия сфинктера;

- цифровая обработка изображений УЗИ;

– построение расчетной сетки в Ansys Meshing;

– разработка алгоритма деформации расчетной сетки в Ansys Fluent.



Схема к алгоритму реконструкции трехмерной формы желудка

Центральная линия желудка



 $y = 25625.919 \cdot x^{6} + 17005.606 \cdot x^{5} - 3256.476 \cdot x^{4} + 197.116 \cdot x^{2} - 0.75198 \cdot x + 0.02541$

Центральная линия антрального отдела желудка в плоскости ХҮ

Построение поверхности



$$r_{1} = r_{1p} - \alpha \cdot r_{1p} \cdot (1 + \sin(\pi \cdot \frac{\lambda_{p} - \rho_{1}}{2\lambda_{p}})) / 2 \qquad r_{1}(x) = 1.234 \cdot x^{2} + 0.112 \cdot x + 0.00942$$
$$\lambda_{p} = 0.012 \qquad \lambda_{p} = 0.012 \qquad \lambda_$$

Построение трехмерной поверхности желудка в Ansys Design Modeler (сегмент, отмеченный зеленым цветом – область пилорического отверстия, сегмент серого цвета слева – кишечник, справа – антральный отдел желудка)

Построение поверхности



Граничные условия: А – подвижная стенка антрального отдела, В – подвижная стенка области пилорического отверстия, С – неподвижная стенка, D, E – открытые границы



Эвакуация в кишечник

Нарастание амплитуды до максимального значения в течение 12 с Открытие сфинктера с 26 по 28 с Закрытие сфинктера с 30 по 32 с Уменьшение амплитуды волны до 0 с 34 по 38 с Интервал между волнами – 18 с



Положение волн в антральном отделе при а) открытом пилорическом сфинктере б) закрытом пилорическом сфинктере

Алгоритм смещения узлов сетки



$$d_{node}^{t+1} = (r_{node} / r_{1node}) \cdot d_c^{t+1} \cdot (1 + \sin(\pi \cdot \frac{\lambda_c - \rho_c}{2\lambda_c}))^2 / 2$$

Параллельные вычисления



Расчет течения однофазной жидкости



Скорость течения в желудке при *t*=5,5 с: *a* – при отсутствии функциональных нарушений желудка, *F*=1; *б* – при функциональности желудка *F*=0,5; *в*, *г* – увеличенная иллюстрация сокращающейся области желудка, соответствующая рисункам *a*,*б*, с отображением векторов скорости

Результаты

0.016

0.012



Течение в антральном отделе желудка при закрытом пилорическом сфинктере (t=28 c)

Х

Течение в антродуоденальном отделе тракта при открытом пилорическом сфинктере (t=31 c)



Течение в антродуоденальном отделе тракта после закрытия пилорического сфинктера (t=31 c)

Выводы и пути развития

Разработана концептуальная постановка модели пищеварительной системы Выполнена реконструкция трехмерной формы антродуоденального участака пищеварительного тракта

Разработан алгоритм деформирования расчетной сетки при прохождении перистальтической волны

Проведены тестовые расчеты течения пищеварительной смеси в желудке с учетом распространения волн сокращения в антральном отделе

Общая задача - усложнение модели течения в желудке

1) заполнение расчетной области частицами различного размера (распределение Розин-Раммлера);

2) динамическое уменьшение размеров частиц (растворение);

3) добавление фазы химических веществ;

4) добавление процессов всасывания химических и питательных веществ через стенку желудка, регуляторных процессов

Спасибо за внимание!