

Министерство образования и науки Российской Федерации

**КАЗАНСКИЙ (ПРИВОЛЖСКИЙ) ФЕДЕРАЛЬНЫЙ
УНИВЕРСИТЕТ**

ИНСТИТУТ МЕХАНИКИ И МАТЕМАТИКИ

КАФЕДРА АЭРОГИДРОМЕХАНИКИ

Специальность: 010200 — механика

Специализация: 010205 — механика жидкости, газа и плазмы

ВЫПУСКНАЯ КВАЛИФИКАЦИОННАЯ РАБОТА

(Магистерская работа)

РЕШЕНИЕ ЗАДАЧИ О ПУЛЬСИРУЮЩЕМ ТЕЧЕНИИ

Работа завершена:

20 июня 2014 г. _____ (А.Р. Сираев)

Работа допущена к защите:

Научный руководитель

доктор технических наук, профессор

21 июня 2014 г. _____ (Н.И. Михеев)

Заведующий кафедрой

доктор физ.-мат. наук, профессор

24 июня 2014 г. _____ (А.Г. Егоров)

Казань – 2014

Содержание

Условные обозначения и сокращения	4
1 Введение	5
2 Постановка задачи	6
3 Решение задачи	7
3.1 Уравнение нестационарного ламинарного движения вязкой жидкости в цилиндрической трубе круглого сечения	7
3.2 Переход к безразмерной форме	8
3.3 Точное решение в случае осциллирующего ламинарного течения	9
3.4 Вычисление среднерасходной скорости	9
4 Примененные методы при решении задачи	10
4.1 Формулы для вычисления функций Бесселя	10
4.2 Разностные схемы для уравнения диффузии в цилиндрических координатах	10
4.3 Сравнение результатов точного и численного решения	10
4.4 Зависимость сходимости по периоду от численной схемы . .	10
4.5 Выбор разностной схемы для проведения анализа решения .	10
5 Выбор и обоснование использованных технологий программирования.	11
5.1 Выбор платформы разработки и языка программирования .	11
5.2 Выбор хранилища данных	11
5.3 Выбор технологии для отображения данных	11
6 Анализ полученного решения	12
6.1 Зависимость профиля скорости от варьируемых комплексов	12
6.2 Крайние случаи	12
6.3 Анализ среднерасходной скорости	12

7	Заключение	13
8	Список использованной литературы	13

Условные обозначения и сокращения

ОКЗА — обратная краевая задача аэрогидродинамики

ИНЖ — идеальная несжимаемая жидкость

ЭВМ — электронно-вычислительная машина

CUDA — Compute Unified Device Architecture

(вычислительная унифицированная архитектура устройств)

TPL — Task Parallel Library (библиотека параллельных задач)

CPU — Central processing unit (центральное процессорное устройство)

GPU — Graphics processing unit (графическое процессорное устройство)

GPGPU — General-purpose graphics processing units (GPU общего назначения)

API — Application program interface

(интерфейс прикладного программирования)

.NET — .NET Framework (программная платформа от Microsoft)

PLINQ — Parallel for Language Integrated Query

(параллельность для интегрированного языка запросов)

M — исходное количество узлов на профиле

N — количество узлов на единичной окружности в канонической плоскости — искомое число узлов на профиле

1 Введение

2 Постановка задачи

Рассматривается нестационарное ламинарное течение вязкой несжимаемой жидкости по цилиндрической трубе круглого сечения радиуса r_0 и длины x_0 с заданным законом изменения перепада давления.

Требуется:

1. получить уравнения для пульсирующего ламинарного течения в круглой цилиндрической трубе в безразмерной форме;
2. получить численное решение полученных уравнений;
3. найти распределение скорости по радиусу трубы;
4. вычислить среднерасходную скорость, кинетическую энергию по периоду;
5. проанализировать полученные результаты, сделать выводы.

3 Решение задачи

3.1 Уравнение нестационарного ламинарного движения вязкой жидкости в цилиндрической трубе круглого сечения

Исходные уравнения были получены из уравнений Стокса:

$$\begin{cases} \frac{\partial u}{\partial t} + u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial u}{\partial y} + w \frac{\partial u}{\partial z} = F_x - \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x} + \nu \nabla^2 u, \\ \frac{\partial v}{\partial t} + u \frac{\partial v}{\partial x} + v \frac{\partial v}{\partial y} + w \frac{\partial v}{\partial z} = F_y - \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial y} + \nu \nabla^2 v, \\ \frac{\partial w}{\partial t} + u \frac{\partial w}{\partial x} + v \frac{\partial w}{\partial y} + w \frac{\partial w}{\partial z} = F_z - \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial z} + \nu \nabla^2 w \\ \frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} + \frac{\partial w}{\partial z} = 0. \end{cases} \quad (1)$$

В рамках данной задачи ось трубы совпадает с осью x : $v = w = 0$, объемные силы отсутствуют: $F_x = F_y = F_z = 0$. При учете уравнения неразрывности получено, что $\frac{\partial u}{\partial x} = 0$. Третье уравнение из системы уравнения Стокса примет вид

$$\frac{\partial u}{\partial t} - \nu \nabla^2 u = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x}. \quad (2)$$

Левая часть уравнения зависит только от y , z и t . При этом, из первых двух уравнений (1) следует, что $\frac{\partial p}{\partial y} = \frac{\partial p}{\partial z} = 0$. Таким образом, правая часть

уравнения не зависит от y и z . Это означает, что $\frac{\partial p}{\partial x}$ является функцией зависящей только от времени

$$-\frac{\partial p}{\partial x} = \rho f(t). \quad (3)$$

При переходе в цилиндрическую систему координат и подстановке в уравнение (2) выражения для градиента давления (3) получено уравнение нестационарного ламинарного движения вязкой жидкости в цилиндрической

трубе круглого сечения

$$\frac{\partial u}{\partial t} - \nu \left(\frac{\partial^2 u}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial u}{\partial r} \right) = f(t) \quad (4)$$

3.2 Переход к безразмерной форме

Закон изменения перепада давления задан следующим образом:

$$\frac{\partial p}{\partial x} = \rho \left(A \cos \omega t + \frac{\Delta p}{\rho x_0} \right) \quad (5)$$

Связь между размерными и безразмерными переменными:

$$t = t_0 \bar{t}, \quad u = u_0 \bar{u}, \quad r = r_0 \bar{r}, \quad x = x_0 \bar{x} \quad (6)$$

Выбраны следующие масштабы:

$$t_0 = \frac{1}{\omega}, \quad u_0 = \sqrt{\frac{\Delta p}{\rho}}, \quad u' = \sqrt{A r_0} \quad (7)$$

После подстановки (5) и введенных масштабов (7) уравнение (4) примет вид

$$\omega u_0 \frac{\partial \bar{u}}{\partial \bar{t}} - \nu \frac{u_0}{r_0^2} \left(\frac{\partial^2 \bar{u}}{\partial \bar{r}^2} + \frac{1}{\bar{r}} \frac{\partial \bar{u}}{\partial \bar{r}} \right) = \frac{u'^2}{r_0} \cos \bar{t} + \frac{u_0^2}{x_0} \quad (8)$$

Обе части уравнения умножены на $\frac{r_0^2}{\nu u_0}$ (черта над безразмерными переменными опущена)

$$\omega \frac{r_0^2}{\nu} \frac{\partial u}{\partial t} - \left(\frac{\partial^2 u}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial u}{\partial r} \right) = \frac{u_0 r_0 u'^2}{\nu u_0^2} \cos t + \frac{u_0 r_0^2}{\nu x_0} \quad (9)$$

После введения безразмерных комплексов

$$s = r_0 \sqrt{\frac{\omega}{\nu}}, \quad Re = \frac{u_0 r_0}{\nu}, \quad \beta = \frac{u'}{u_0}, \quad \varepsilon = \frac{r_0}{x_0}$$

уравнение (9) примет окончательный вид в безразмерной форме:

$$s^2 \frac{\partial u}{\partial t} - \left(\frac{\partial^2 u}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial u}{\partial r} \right) = Re (\beta^2 \cos t + \varepsilon). \quad (10)$$

Также, удобным для расчетов будет другой вид уравнения (10), в котором используются комплексы

$$H_1 = s^2 \quad , \quad H_2 = Re\beta^2 \quad , \quad H_3 = Re\varepsilon \quad ,$$

которые полностью определяют решение. Тогда

$$H_1 \frac{\partial u}{\partial t} - \left(\frac{\partial^2 u}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial u}{\partial r} \right) = H_2 \cos t + H_3. \quad (11)$$

3.3 Точное решение в случае осциллирующего ламинарного течения

4 Примененные методы при решении задачи

4.1 Формулы для вычисления функций Бесселя

4.2 Разностные схемы для уравнения диффузии в цилиндрических координатах

4.3 Сравнение результатов точного и численного решения

4.4 Зависимость сходимости по периоду от численной схемы

4.5 Выбор разностной схемы для проведения анализа решения

5 Выбор и обоснование использованных технологий программирования.

5.1 Выбор платформы разработки и языка программирования

5.2 Выбор хранилища данных

5.3 Выбор технологии для отображения данных

6 Анализ полученного решения

6.1 Зависимость профиля скорости от варьируемых комплексов

6.2 Крайние случаи

6.3 Анализ среднерасходной скорости

7 Заключение

8 Список использованной литературы