

ПРЕДПРИЯТИЕ ГОСКОРПОРАЦИИ "РОСАТОМ"

ФГУП "ВСЕРОССИЙСКИЙ НАУЧНО-ИССЛЕДОВАТЕЛЬСКИЙ ИНСТИТУТ АВТОМАТИКИ им. Н.Л.Духова"

Код ТИС для расчета течений многоматериальных сред

Евтушенко Г.И., <u>Захаров П.П.</u>, Козырев А.А., Меньшов И.С ФГУП ВНИИА им.Н.Л. Духова



Основные характеристики кода

Модели среды

- Многоматериальные среды в гидродинамическом приближении
- Двухфазные неравновесные среды
- RANS

Типы сеток

- Структурированные декартовы/криволинейные сетки
- Неструктурированные сетки
- ЛАД-сетки (2D)

Численный метод

- Метод конечного объема
- Второй порядок по времени и пространству
- Явная схема
- Неявная схема

Паралеллизм

- одноуровневый MPI
- многоуровневый: MPI + "OpenMPI"

Прочее

- ведение документации doxygen
- тестирование покрытие исходных кодов unit-тестами
- разработка в системе управления конфигурациями git



Течение многоматериальной среды

Многоматериальная среда – это сплошная среда, состоящая из *N* компонент, каждая из которых:

• занимает свою область в пространстве $\Omega_i(t)$, i = 1, ..., N отделена от других компонент контактной границей $\Sigma_i(t) = \partial \Omega_i(t)$

• имеет свои собственные физико-механические свойства и описывается собственным уравнением состояния (УРС)

Актуальность

- Фундаментальные задачи
 - неустойчивости разных типов (РТ, РМ и т.д.)
- Прикладные задачи
 - работа реальных конструкций (проблема инерциального TC)

Классификация сеточных методов

- Лагранжевы методы
- Эйлеровы методы
 - Методы с отслеживанием контактных границ
 - Методы сквозного счета контактных границ
- Произвольные лагранжево-эйлеровы методы



Математическая модель

Модель многофазной равновесной среды*

Система уравнений движения многофазной среды с равновесием по скорости, давлению и температуры:

Вектора консервативных переменных и соответствующих потоков:

$$ho = \sum_{i=1}^{N} \alpha_i \rho_i^o -$$
плотность смеси
 $ho_i = \alpha_i \rho_i^o /
ho -$ масс.концентрация
 $E = e + \mathbf{v}^2 / 2 -$ уд. полная энергия

УРС смеси

$$\mathbf{q} = \begin{pmatrix} \rho \\ \rho v_{1} \\ \rho v_{2} \\ \rho v_{3} \\ \rho E \\ \rho \beta_{1} \\ \dots \\ \rho \beta_{N} \end{pmatrix}, \mathbf{f}_{1} = \begin{pmatrix} \rho v_{1} \\ \rho v_{1} v_{1} + p \\ \rho v_{1} v_{2} \\ \rho v_{1} v_{2} \\ \rho v_{1} v_{3} \\ v_{1} (\rho E + p) \\ \rho v_{1} \beta_{1} \\ \dots \\ \rho v_{1} \beta_{N} \end{pmatrix}, \mathbf{f}_{2} = \begin{pmatrix} \rho v_{2} \\ \rho v_{2} v_{1} \\ \rho v_{2} v_{2} + p \\ \rho v_{2} v_{3} \\ v_{2} (\rho E + p) \\ \rho v_{2} \beta_{1} \\ \dots \\ \rho v_{2} \beta_{N} \end{pmatrix}, \mathbf{f}_{3} = \begin{pmatrix} \rho v_{3} \\ \rho v_{3} v_{1} \\ \rho v_{3} v_{2} \\ \rho v_{3} v_{3} + p \\ v_{3} (\rho E + p) \\ \rho v_{3} \beta_{1} \\ \dots \\ \rho v_{3} \beta_{N} \end{pmatrix}$$

$$e = \sum_{i=1}^{N} \beta_{i} e_{i}(p,T), \ \rho \sum_{i=1}^{N} \frac{\beta_{i}}{\rho_{i}^{o}(p,T)} = 1$$

Распределение массовых концентраций многоматериальной среды

$$\beta_i(\mathbf{r}) = 1, \ \beta_j(\mathbf{r}) = 0, \ \forall j \neq i, \ \mathbf{r} = (x, y, z) \in \Omega_i(t), \ i = 1, \dots, N$$



*Nigmatulin RI. Dynamics of Multiphase Media, vol. 1,2, Hemisphere: New York, 1990.

4

 $\frac{\partial \mathbf{q}}{\partial t} + \frac{\partial \mathbf{f}_1}{\partial x} + \frac{\partial \mathbf{f}_2}{\partial y} + \frac{\partial \mathbf{f}_3}{\partial z} = 0$

Численный метод

Базовый численный метод конечного объема

Пространственновременная дискретизация: $\mathbf{q}_{i}^{n+1} = \mathbf{q}_{i}^{n} - \frac{\Delta t}{V_{i}} \sum_{\sigma} \mathbf{T}_{\sigma}^{-1} \mathbf{F}_{\sigma} S_{\sigma}$ Вектор численного потока $\mathbf{F}_{\sigma} = \mathbf{F}(\mathbf{Q}), \mathbf{Q} = \mathbf{T}\mathbf{q}$

Метод С.К. Годунова*

$$\mathbf{F}_{\sigma} = \mathbf{F}(\mathbf{Q}^{3P}), \ \mathbf{Q}^{3P} = \mathbf{Q}(\mathbf{Q}_i, \mathbf{Q}_{\sigma(i)})$$

Эффект численного размазывания

• стандартная аппроксимация - расширение аппроксимации Годунова, Русанова и т.д. на многоматериальный случай

- не учитывается наличие контактной границы в смешанных ячейках
- как следствие численное размазывание контактных границ

• возможные решения – схемы высокого порядка, антидиффузионные операторы, <u>учет</u> подсеточной структуры



*Godunov SK. A difference scheme for numerical computation of discontinuous solution of hydrodynamic equations. *Math. Sb.* 1959; 47(271) [in Russian]; translation, U.S. Joint Publ. Res. Service, JPRS 7226 (1969).

Численный метод

СЗР-аппроксимация

«Чистая-смешанная»



«Смешанная-смешанная»



 $\mathbf{F}_{\sigma} = \widetilde{\alpha} \mathbf{F}^{\text{C3P}} \Big(\mathbf{Q}_{\text{B}}^{(1)}, \mathbf{Q}_{\text{A}}^{(1)}, \mathbf{Q}_{\text{A}}^{(2)}, \delta_{1} \Big) - (1 - \widetilde{\alpha}) \mathbf{F}^{\text{C3P}} \Big(\mathbf{Q}_{\text{A}}^{(2)}, \mathbf{Q}_{\text{B}}^{(2)}, \mathbf{Q}_{\text{B}}^{(1)}, \delta_{2} \Big)$ $\widetilde{\alpha} = w \alpha_{\text{A}}^{(1)} + (1 - w) \alpha_{\text{A}}^{(2)}, w \in [0, 1]$



Составная задача Римана (СЗР)

Формулировка

C3P является задачей Коши для одномерной системы $\mathbf{Q}_{t} + \mathbf{F}(\mathbf{Q})_{x} = 0$ с начальными условиями вида: $\begin{cases} \mathbf{Q} = \mathbf{Q}_{B}^{(1)}, x < -\delta \\ \mathbf{Q} = \mathbf{Q}_{A}^{(1)}, -\delta \leq x < 0 \\ \mathbf{Q} = \mathbf{Q}_{A}^{(2)}, x \geq 0 \end{cases}$ $\xrightarrow{\lambda_{1}} \tilde{\lambda_{2}} \tilde{\lambda_{3}} \tilde{\lambda_{4}} \tilde{\lambda_{5}} \tilde{\lambda_{5}} \tilde{\lambda_{4}} \tilde{\lambda_{5}} \tilde{\lambda_{$

Некоторые замечания

- $x = -\delta$ контактный разрыв между компонентами A и B
- *x* = 0 разрыв параметров в компоненте А
- $\mathbf{Q}_{\mathsf{A}}^{(1)}$ и $\mathbf{Q}_{\mathsf{B}}^{(1)}$ описывают состояние компонент A и B в смешанной ячейке
- СЗР не является автомодельной в отличие от классической задачи Римана
- искомый поток определяется интегралом $\int \mathbf{F}(\mathbf{Q}^{C3P}(x=0,t))dt$ на интервале [0, Δt], где $\mathbf{Q}^{C3P}(x,t)$ решение C3P



Составная задача Римана

Решение для случая { $\lambda_3 > 0, x_{O1} < 0$ } Интегральная форма законов сохранения Δt $\oint (\mathbf{F}(\mathbf{Q})dt - \mathbf{Q}dx) = 0$ Осреднение $=\frac{\int_{O_1O}(...)+\int_{O_1O_2}(...)}{(x_{o_2}-x_{o_1})}$ $\mathbf{Q}_{\mathsf{B}}^{(1)}$ - δ $\mathbf{Q}^{(1)}_{\Delta}$ $\mathbf{Q}^{(2)}_{\Delta}$ OАппроксимация численного потока $\mathbf{F}_{\sigma} = \frac{1}{\Delta t} \left(-\int_{O_1O} (\dots)_{3P_1} - \int_{BO_1} (\dots)_{3P_2} + \mathbf{F}_{ocp} \right), \quad \mathbf{F}_{ocp} = \left(\mathbf{Q}_{ocp} - \mathbf{Q}_{ocp}^{(\mathsf{R})} \right) x_{O_2}$



Задача об ударе слоистой системы

- УРС Ми-Грюнайзена и идеального газа
- $L_x = 0.5$ cm; $N_x = 1000$; CFL = 0.5





9

Задача о пылении

- УРС Ми-Грюнайзена и идеального газа
- •(L_x , L_y) = (1.6, 0.2) см
- глубина выемки 0.35 мм
- слева, снизу, сверху жесткая стенка











Задача о тройной контактной точке





Задача о прохождении УВ через блок SF6

• УРС идеального газа







РМ неустойчивость КГ «ВОЗДУХ-SF6»

- плотности 1.351 г/см³ и 5.494 г/см³
- УРС идеального газа с у = 1.296 и у = 1.093
- M_{yB} = 1.21; λ = 5.933 см; A_0 = 0.183 см





Неустойчивость КГ "AL-FE"



Неустойчивость КГ "AL-FE"



Неустойчивость КГ "AL-FE"



Ударно-волновой разгон пластины с шероховатостью

Постановка задачи

- однородная железная пластина толщиной 0.2 см
- длина газовой полости 1.5 см
- пилообразное возмущение верхней КГ с постоянной длиной волны
- длина волны 30, 100 и 500 мкм
- амплитуда {5, 20, 10, 7.5} мкм и {1.25, 5, 2.5, 1.875} мкм
- осесимметричная постановка
- граничные условия
 - вверху заданный поток f(t)
- внизу жесткая стенка
- слева/справа периодичность





Ударно-волновой разгон пластины с шероховатостью

Деформирование КГ на стадии разгона



Деформирование КГ на стадии торможения

- торможение пластины происходят на серии УВ
- слегка искривленная на стадии разгона КГ сильно деформируется (РТ неустойчивость)





Ударно-волновой разгон пластины с шероховатостью

Влияние параметров начальной шероховатости

а = {5, 20, 10, 7.5} мкм



а = {1.25, 5, 2.5, 1.875} мкм;



