

Новосибирский государственный университет, 2003–2012 гг.

## СОВРЕМЕННЫЕ ЧИСЛЕННЫЕ МЕТОДЫ СВЕРХЗВУКОВОЙ АЭРОДИНАМИКИ

### А.Н.Кудрявцев

Лаборатория вычислительной аэродинамики Институт теоретической и прикладной механики СО РАН



Лекции могут быть найдены в Интернете по адресу:

http://www.itam.nsc.ru/users/alex/lectures

#### Содержание

- 1. Введение. Гиперболические системы законов сохранения. Разрывные решения. Понятие о схемах сквозного счета.
- 2. Основной вычислительный инструмент современной аэродинамики: TVD схемы. Монотонная реконструкция переменных. Ограничители наклона. Вычисление потоков: приближенные методы решения задачи Римана.
- 3. Методы высокого порядка. ENO (essentially non-oscillatory) и WENO (weighted essentially non-oscillatory) Понятие о разрывных методах Галеркина.
- 4. Интегрирование по времени. Явные методы: TVD схемы Рунге-Кутты. Неявные методы: алгоритмы приближенной LU факторизации. Обработка и визуализация вычислительных результатов. Численные интерферограммы, теневые и шлирен фотографии.

## ГЛАВА 1. ВВЕДЕНИЕ. ГИПЕРБОЛИЧЕСКИЕ СИСТЕМЫ ЗАКОНОВ СОХРАНЕНИЯ

Вычислительная аэродинамика

#### Введение

• Зачем нужна гидродинамика? В начале 1950-х годов американский математик Г. Биркгоф написал в предисловии к своей знаменитой книге «Гидродинамика»:

«Поскольку гидромеханика включает в себя физику двух из трех самых общих состояний материи — жидкого и газообразного, то излишне объяснять, почему еще одну или даже несколько книг следует посвятить этому предмету».

С тех пор прошло более полувека, многое изменилось и в мире вокруг нас, и в науке, появилось даже новое, четвертое, состояние вещества плазма. Оказалось, однако, что и это новое состояние вещества при определенных условиях допускает гидродинамическое описание. Гидродинамика работает в огромном диапазоне масштабов — от течения крови в мельчайших капиллярах и движения жидкости в микроэлектромеханических устройствах (MEMS) до галактических струй. Общим условием применимости такого континуального описания, при котором среду рассматривают как непрерывный континуум, забывая о микроскопической молекулярной структуре жидкостей и газов, является малость числа Кнудсена Кn — безразмерного параметра, определяемого как отношение средней длины свободного пробега молекул между столкновениями  $\ell$  к характерному размеру *L*, встречающему в данной задаче:

$$\mathsf{Kn} = \ell/L \ll 1.$$

#### Введение



Length: ~10<sup>6</sup> lightyears, waveband: radio, emission process: synchrotron.

#### Струя газа из активного ядра галактики в созвездии Лебедя

Две симметричные струи горячих быстрых частиц (электрон-позитронной плазмы) генерируются в центральных областях радиогалактики Лебедь А, содержащих, вероятно, сверхмассивную черную дыру. Распространяясь от источника, струи взаимодействуют с межгалактической средой, что приводит к формированию интенсивной ударной волны в межгалактической среде и появлению на концах струй двух ярких радиоисточников.

Вычислительная аэродинамика



Некоторые биологические микротечения. Слева направо: кровеносная система животного, легкие, капилляры в костной ткани, лист растения



Плоское микросопло с шириной горла 19 мкм. Микрофотография и расчетное поле чисел Маха.

Вычислительная аэродинамика

7

• Зачем нужна вычислительная гидродинамика? К сожалению (или к счастью!?) уравнения гидродинамики нелинейны. Это означает, что лишь в очень редких случаях можно найти их аналитическое решение. Таким образом, использование численных методов при решении задач гидродинамики абсолютно необходимо. Почти фантастически быстрый рост быстродействия и объема памяти ЭВМ, создание все более «умных» алгоритмов — все это привело к бурному развитию вычислительной гидродинамики и надеждам, что в не столь далеком будущем компьютерные расчеты заменят дорогостоящие эксперименты в аэродинамических трубах. Сегодня программы для расчеты течений жидкостей и газа — это не только наука, это также коммерческий продукт, который активно продается, покупается и используется в очень многих отраслях промышленности.

8

• В чем состоит цель данных лекций? Настоящие лекции посвящены довольно узкой области вычислительной гидродинамики — тому, что можно назвать вычислительной аэродинамикой сверхзвуковых течений. Эта область является основой для развития авиационной и космической техники. Главной особенностью сверхзвуковых течений является появление газодинамических разрывов — ударных волн и контактных поверхностей. Следовательно, для численного моделирования подобных течений требуются методы, позволяющие приближенно находить такие разрывные решения. Это нетривиальная математическая проблема. В настоящее время наиболее популярными методами решения подобных задач являются конечноразностные TVD (total variation diminishing) и ENO (essentially non-oscillatory) схемы. О них и будет рассказываться в наших лекциях.

9

#### Немного истории



1917 г. Первая попытка Л. Ф. Ричардсона предсказать погоду путем численного решения (вручную!) уравнений в частных производных.

"Пока что я платил за расчет одного координатного узла лапласиана по расценке n/18 пенсов, где n — число цифр, с которыми проводятся вычисления. Основная ошибка вычислителей состояла в том, что они путали знаки "плюс"и "минус". Что касается скорости расчетов, то один из самых быстрых работников рассчитывал за неделю в среднем 2000 узлов лапласиана с трехзначными числами; ошибочные расчеты не оплачивались."



**1950 г.** После создания ЭВМ, они были почти немедленно использованы для численного решения задач гидромеханики. Для рассматриваемого нами предмета особый интерес представляет статья Дж. фон Неймана и Р. Рихтмайера, в которой они предложили использовать явную искусственную вязкость для расчета течений с ударными волнами. Это было началом развития методов сквозного счета.

Введение



1959 г. Первая открытая публикация С. К. Годунова, в которой была описана знаменитая схема Годунова, основанная на решении задачи о распаде разрыва. Эта схема и ее почти бесчисленные модификации и модернизации были успешно применены к огромному количеству различных задач. Она лежит в основе практически всех современных методов численного моделирования течений с ударными волнами.

"Professor S.K.Godunov's influences work all scientific of modern computation ...He is influential perhaps the applied mathematician most working this area for the past forty years" in S. Osher



**1983** г. В статье А. Хартена предложены TVD (total variation diminishing) схемы, быстро завоевавшие популярность и являющиеся сейчас, пожалуй, основным рабочим инструментом, применяемым учеными, работающими в области вычислительной аэродинамики. Именно эти схемы используются и в большинстве известных коммерческих кодов.

#### Понятие о методах сквозного счета

- Основной особенностью задач сверхзвуковой аэродинамики является наличие газодинамических разрывов — ударных волн и контактных поверхностей, что приводит к необходимости введения математической концепции обобщенного (слабого) решения
- Приближенный расчет таких решений является весьма нетривиальной задачей численного анализа

Существуют два основных подхода к расчету течений с газодинамическими разрывами:

- Метод выделения особенностей. Разрывы выделяются и служат границами расчетной области и внутренними границами, на которых выполняются условия Рэнкина-Гюгонио. Положение и движение границ определяется в процессе решения. Алгоритм становится очень запутанным, когда рассматриваются течения со сложным взаимодействием разрывов (особенно в многомерных задачах).
- Метод сквозного счета. Разрывы размазываются искусственной вязкостью на несколько расчетных ячеек. Расчет во всей области ведется по одной и той же схеме. Только такие методы рассматриваются и применяются ниже.

#### Методы сквозного счета

- 1950 г. Основная идея методов сквозного счета сформулирована Дж. фон Нейманом и Р. Рихтмайером.
- 1953–1959 г. С. К. Годунов предложил метод, основанный на использовании решения задачи о распаде разрыва. Схема Годунова лежит в основе почти современных методов численного моделирования течений с ударными волнами.
- 1954 г. Схема Лакса (Р. Lax).
- 1960 г. Схема Лакса-Вендроффа (Р. Lax & B. Wendroff).
- 1969 г. Схема Маккормака (R. McCormack).
- 1960-1970 гг. В СССР сформировались крупные научные школы в области численного решения задач сверхзвуковой аэродинамики:
  - С. К. Годунова (метод, основанный на решении задачи о распаде разрыва)
  - Н. Н. Яненко (методы расщепления и дробных шагов)
  - А. А. Самарского (полностью консервативные разностные схемы)
  - О. М. Белоцерковского (метод крупных частиц)

Вычислительная аэродинамика

#### Схемы высокого разрешения

- 1972, 1975 г. В. П. Колганом разработана первая квазимонотонная схема повышенного порядка точности, основанная на принципе минимума значений производных.
- 1974, 1977, 1979 г. Попытки Б. ван Леера (В. van Leer) построить (квази)монотонную схему второго порядка с помощью ограничения значений производных вблизи разрывов.
- 1983 г. В статье А. Хартена (А. Harten) предложены TVD (Total Variation Diminishing) схемы, быстро завоевавшие популярность и являющиеся, вплоть до настоящего времени, основным инструментом вычислителей, работающих в области сверхзвуковой аэродинамики.
- 1987–1996 г. В работах А. Хартена, С. Ошера (S. Osher), Ч.-В. Шу (С.-S. Shu) и др. развиты ENO (essentially non-oscillatory) и WENO (weighted ENO) схемы высокого разрешения.Эти схемы могут стать базовым вычислительным инструментом в новом поколении расчетных программ для решения сложных задач вычислительной аэродинамики.

#### Гиперболические системы уравнений

 Макроскопические движения сжимаемого газа описываются системой уравнений Навье—Стокса, которые могут быть получены из законов сохранения массы, импульса и энергии. Если пренебречь входящими в эти уравнения вязкими (диффузионными) членами, оставив только члены, ответственные за конвективный перенос и силы нормального давления, то приходим к системе уравнений Эйлера. При численном моделировании основные сложности возникают именно при решении этих невязких уравнений. Метод, пригодный для решения уравнений Эйлера, обычно может быть довольно просто распространен и на уравнения Навье—Стокса (скажем, аппроксимируя диффузионные члены центральными разностями).

15

• С математической точки зрения наиболее важной особенностью уравнений Эйлера является то, что они составляют гиперболическую систему законов сохранения. Гиперболические уравнения встречаются во многих областях математической физики, фактически они появляются при описании любых физических процессов, для которых характерно распространение информации с конечной скоростью. Важной особенностью уравнений аэрогидродинамики является их нелинейность. Большая часть численных подходов, развитых для этих уравнений, может быть применена и к другим гиперболическим уравнениям.

Рассмотрим следующую квазилинейную систему n уравнений от d+1 независимого переменного:

$$\mathbf{U}_t + \sum_{i=1}^d \partial \mathbf{F}_i(\mathbf{U}) / \partial x_i = 0, \qquad (1)$$

где  $\mathbf{U}(\mathbf{x},t) = (u_1, u_2, \dots, u_n) \in \mathbb{R}^n$ ,  $(\mathbf{x},t) \in \mathbb{R}^d \times \mathbb{R}$ ,  $\mathbf{F}_i : \mathbb{R}^n \to \mathbb{R}^n$  и  $\mathbf{F}_i \in C^2$ .

Такая система, записанная в дивергентной форме, называется *системой за*конов сохранения. Она может быть переписана в неконсервативной форме как

$$\mathbf{U}_t + \sum_{i=1}^d A_i \partial \mathbf{U} / \partial x_i = 0,$$
 где  $A_i = \partial \mathbf{F}_i / \partial \mathbf{U}.$  (2)

Вычислительная аэродинамика

Определение. Система (1) или (2) называется гиперболической в точке  $(\mathbf{x}, t)$ , если для любого единичного вектора  $\mathbf{n} = (n_1, \dots, n_d)$  матрица  $\mathbf{A} = \sum_{i=1}^d n_i \mathbf{A}_i$ имеет *n* вещественных собственных значений  $\lambda_1, \dots, \lambda_n$  и соответствующий набор *n* линейно независимых правых собственных векторов  $\mathbf{r}_i$ . Она будет строго гиперболической, если все  $\lambda_i$  различны.

В этом случае матрица A может быть преобразованием подобия приведена к диагональному виду: A = RAR<sup>-1</sup>, где R = ( $\mathbf{r}_1, \ldots, \mathbf{r}_n$ ), A = diag{ $\lambda_1, \ldots, \lambda_n$ }.

#### Уравнения Эйлера

В частности, легко проверить гиперболичность трехмерных (d = 3) уравнений Эйлера

$$\frac{\partial \mathbf{U}}{\partial t} + \frac{\partial \mathbf{F}_1}{\partial x_1} + \frac{\partial \mathbf{F}_2}{\partial x_2} + \frac{\partial \mathbf{F}_3}{\partial x_3} = 0, \qquad (3)$$

$$\mathbf{U} = \begin{bmatrix} \rho \\ \rho u \\ \rho v \\ \rho w \\ E \end{bmatrix}, \quad \mathbf{F}_1 = \begin{bmatrix} \rho u \\ \rho u^2 + p \\ \rho uv \\ \rho uw \\ (E+p)u \end{bmatrix}, \quad \mathbf{F}_2 = \begin{bmatrix} \rho v \\ \rho uv \\ \rho v^2 + p \\ \rho vw \\ (E+p)v \end{bmatrix}, \quad \mathbf{F}_3 = \begin{bmatrix} \rho w \\ \rho uw \\ \rho vw \\ \rho w^2 \\ (E+p)w \end{bmatrix}, \quad \mathbf{F}_3 = \begin{bmatrix} \rho w \\ \rho uw \\ \rho w \\ \rho w^2 \\ (E+p)w \end{bmatrix}, \quad \mathbf{F}_4 = \begin{bmatrix} \rho w \\ \rho uw \\ \rho w \\ \rho w^2 \\ (E+p)w \end{bmatrix}, \quad \mathbf{F}_5 = \begin{bmatrix} \rho w \\ \rho uw \\ \rho w \\ \rho w^2 \\ (E+p)w \end{bmatrix}, \quad \mathbf{F}_5 = \begin{bmatrix} \rho w \\ \rho uw \\ \rho w \\ \rho w^2 \\ (E+p)w \end{bmatrix}, \quad \mathbf{F}_5 = \begin{bmatrix} \rho w \\ \rho uw \\ \rho w \\ \rho w^2 \\ (E+p)w \end{bmatrix}, \quad \mathbf{F}_5 = \begin{bmatrix} \rho w \\ \rho uw \\ \rho w \\ \rho w^2 \\ (E+p)w \end{bmatrix}, \quad \mathbf{F}_5 = \begin{bmatrix} \rho w \\ \rho uw \\ \rho w \\ \rho w^2 \\ (E+p)w \end{bmatrix}, \quad \mathbf{F}_5 = \begin{bmatrix} \rho w \\ \rho uw \\ \rho w \\ \rho w^2 \\ (E+p)w \end{bmatrix}, \quad \mathbf{F}_5 = \begin{bmatrix} \rho w \\ \rho w \\ \rho w \\ \rho w^2 \\ (E+p)w \end{bmatrix}, \quad \mathbf{F}_5 = \begin{bmatrix} \rho w \\ \rho w \\ \rho w \\ \rho w^2 \\ (E+p)w \end{bmatrix}, \quad \mathbf{F}_5 = \begin{bmatrix} \rho w \\ \rho w^2 \\ (E+p)w \end{bmatrix}, \quad \mathbf{F}_5 = \begin{bmatrix} \rho w \\ \rho w$$

Здесь  $\rho$  — плотность, *u*, *v* и *w* — компоненты скорости вдоль осей  $x_1$ ,  $x_2$  и  $x_3$ , соответственно, p — давление, E — полная энергия на единицу объема,  $\gamma$  — показатель адиабаты, равный отношению удельных теплоемкостей при постоянном давлении и постоянном объеме (для двухатомных газов в довольно широком диапазоне температур  $\gamma$  постоянно и равно 1,4).

Вычислительная аэродинамика

Эти уравнения, однако, не являются строго гиперболическими, поскольку одно из собственных значений, именно  $n_1u_1 + n_2u_2 + n_3u_3$ , является троекратно вырожденным.

При построении численных методов для решения задач сверхзвуковой аэродинамики свойство гиперболичности трехмерных уравнений Эйлера, как это ни странно, практически не используется. Для этих целей гораздо более важным важным является свойство гиперболичности одномерных (d = 1) уравнений Эйлера.

$$\mathbf{U}_{t} + \mathbf{F}_{x} = 0, \quad \mathbf{U} = \begin{bmatrix} \rho \\ m \\ E \end{bmatrix}, \quad \mathbf{F} = \begin{bmatrix} m \\ m^{2}/\rho + p \\ (E+p)m/\rho \end{bmatrix}, \quad (4)$$
$$m = \rho u, \quad p = (\gamma - 1)(E - m^{2}/2\rho).$$

Перепишем их также в неконсервативной форме:

$$\mathbf{U}_{t} + \mathbf{A}\mathbf{U}_{x} = 0, \qquad \mathbf{A} = \partial \mathbf{F} / \partial \mathbf{U} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0\\ \frac{\gamma - 3}{2}u^{2} & (3 - \gamma)u & \gamma - 1\\ (\gamma - 1)u^{3} - \frac{\gamma E u}{\rho} & \frac{\gamma E}{\rho} - \frac{3}{2}(\gamma - 1)u^{2} & \gamma u \end{bmatrix}.$$
(5)

Вычислительная аэродинамика

Проведем для данной системы уравнений соответствующие вычисления, найдя собственные значения и собственные векторы. Вычисления можно упростить, перейдя от консервативных переменных U к так называемым примитивным переменным  $\mathbf{W} = (\rho, u, p)$ .

Очевидно, формулы преобразования имеют вид

$$d\mathbf{U} = \mathsf{K}d\mathbf{W}, \qquad \mathsf{K} = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ u & \rho & 0 \\ u^2/2 & \rho u & 1/(\gamma - 1) \end{pmatrix}, \tag{6}$$

Таким образом мы получаем

$$\mathsf{K}\mathbf{W}_t + \mathsf{A}\mathsf{K}\mathbf{W}_x = 0, \quad \mathbf{W}_t + \mathsf{B}\mathbf{W}_x = 0, \quad \mathsf{B} = \mathsf{K}^{-1}\mathsf{A}\mathsf{K} = \begin{bmatrix} u & \rho & 0 \\ 0 & u & 1/\rho \\ 0 & \gamma p & u \end{bmatrix}.$$
(7)

Найдем собственные значения матрицы В.

$$\det(\mathsf{B} - \lambda \mathsf{I}) = (u - \lambda)^3 - (u - \lambda)\gamma p/\rho = 0$$
  
 $\lambda_1 = u - a, \ \lambda_2 = u, \ \lambda_3 = u + a, \qquad \text{где} \quad a = \sqrt{\gamma p/\rho}.$ 
(8)

Во введенной здесь величине a легко узнать скорость звука. Три полученных собственных значения соответствуют трем модам возмущений, распространяющимся каждая со своей скоростью. Значения u соответствуют возмущениям, распространяющимся со скоростью течения самого газа, то есть неподвижным относительно его частиц, а значения  $u \pm a$  — возмущениям, движу-

Вычислительная аэродинамика

# щимся относительно газа со скоростью *а* соответственно влево и вправо, то есть акустическим волнам

Соответствующие собственные векторы матрицы В равны

$$\mathbf{q}_1 = \begin{bmatrix} 1 \\ -a/\rho \\ a^2 \end{bmatrix}, \ \mathbf{q}_2 = \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}, \ \mathbf{q}_3 = \begin{bmatrix} 1 \\ a/\rho \\ a^2 \end{bmatrix}.$$
(9)

Составленная из них матрица

$$\mathbf{Q} = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ -a & 0 & a \\ a^2 & 0 & a^2 \end{bmatrix}$$

удовлетворяет матричному уравнению  $BQ = Q\Lambda$ , где  $\Lambda$  — диагональная матрица, составленная из собственных значений:

$$\Lambda = \begin{bmatrix} u - a & 0 & 0 \\ 0 & u & 0 \\ 0 & 0 & u + a \end{bmatrix}$$

Таким образом, матрица В может быть разложена следующим образом (приведена к диагональному виду):

$$\mathsf{B} = \mathsf{Q} \mathsf{\Lambda} \mathsf{Q}^{-1}.$$

Вычислительная аэродинамика

Это позволяет преобразовать систему уравнений к так называемому характеристическому виду:

$$\mathbf{W}_t + \mathbf{Q} \wedge \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{W}_x = 0, \quad \mathbf{V}_t + \Lambda \mathbf{V}_x = 0, \quad d\mathbf{V} = \mathbf{Q}^{-1} d\mathbf{W}.$$
(10)

Система в характеристическом виде распадается от отдельные, не связанные друг с другом уравнения для компонент  $\mathbf{V} \equiv (v_1, v_2, v_3)^T$ :

$$\frac{\partial v_i}{\partial t} + \lambda_i \frac{\partial v_i}{\partial x} = 0, \quad i = 1, 2, 3.$$

В характеристической форме одномерные уравнения Эйлера принимают вид:

$$\frac{\partial p}{\partial t} - \rho a \frac{\partial u}{\partial t} + (u - a) \left( \frac{\partial p}{\partial x} - \rho a \frac{\partial u}{\partial x} \right) = 0$$
$$\frac{\partial p}{\partial t} - a^2 \frac{\partial \rho}{\partial t} + u \left( \frac{\partial p}{\partial x} - a^2 \frac{\partial \rho}{\partial x} \right) = 0$$
$$\frac{\partial p}{\partial t} + \rho a \frac{\partial u}{\partial t} + (u + a) \left( \frac{\partial p}{\partial x} + \rho a \frac{\partial u}{\partial x} \right) = 0$$

Вычислительная аэродинамика

Вернемся теперь к исходным консервативным переменным

 $\mathbf{U}_t + \mathbf{A}\mathbf{U}_x = 0.$ 

Поскольку  $B = K^{-1}AK$ , то из уравнения

 $BQ = Q\Lambda$ 

следует, что

$$A(KQ) = (KQ)\Lambda.$$

Таким образом, переход от консервативных к примитивным переменным не изменяет собственных значений. Что же касается собственных векторов, то матрица собственных векторов для системы в консервативных переменных  $R = (\mathbf{r}_1, \mathbf{r}_2, \mathbf{r}_3)^t$  получается из матрицы Q простым умножением на Q: R = KQ. Это дает

$$\mathbf{r}_{1} = \begin{bmatrix} 1\\ u-a\\ H-ua \end{bmatrix}, \ \mathbf{r}_{2} = \begin{bmatrix} 1\\ u\\ u^{2}/2 \end{bmatrix}, \ \mathbf{r}_{3} = \begin{bmatrix} 1\\ u+a\\ H+ua \end{bmatrix}$$
(11)

Вычислительная аэродинамика

Здесь 
$$H = \frac{E+p}{\rho} \equiv \frac{u^2}{2} + \frac{\gamma p}{(\gamma - 1)\rho}$$
 — так называемая полная энтальпия.

### Другие примеры гиперболических уравнений

• Самое, пожалуй, известное гиперболическое уравнение — это волновое уравнение, описывающее распространение света и звука:

$$u_{tt} = c^2 \nabla^2 u = c^2 (u_{xx} + u_{yy} + u_{zz}).$$
(12)

В одномерном случае  $u_{tt} = c^2 u_{xx}$ , или

$$\left(\frac{\partial}{\partial t} + c\frac{\partial}{\partial x}\right) \left(\frac{\partial}{\partial t} - c\frac{\partial}{\partial x}\right) u = 0, \qquad \begin{cases} v_t + cv_x = 0\\ u_t - cu_x = v \end{cases}$$
(13)

Таким образом, одномерное волновое уравнение можно переписать как системы двух уравнений первого порядка.

• Самое простое гиперболическое уравнение — уравнение переноса

$$u_t + au_x = 0. \tag{14}$$

Как следует из выписанной выше «факторизации» одномерного волнового уравнения, оно фактически эквивалентно системе двух уравнений переноса, описывающих распространение волн, соответственно, вправо и влево. • Очень полезным гиперболическим уравнением является невязкое уравнение Бюргерса

(его еще называют уравнением Хопфа):

$$u_t + uu_x = 0. \tag{15}$$

В отличие от волнового уравнения и уравнения переноса, оно нелинейно. Важность уравнения Бюргерса заключается в том факте, что оно является полезным примером, иллюстрирующим многие проблемы, возникающие при решении более сложных нелинейных гиперболических уравнений, в частности уравнений газовой динамики. В дальнейшем мы будем часто его использовать в данном качестве.

- Стационарные уравнения Эйлера для сверхзвукового течения также являются гиперболическим (в то время как для дозвукового течения эллиптическими).
- Уравнения мелкой воды.
- Уравнения теории упругости.
- Уравнения Максвелла.
- Уравнения идеальной магнитной газовой динамики.

Вычислительная аэродинамика

• ... А также многие, многие другие!. Таким образом, значение тех численных методов, что мы будем изучать, выходит за пределы вычислительной аэродинамики. Они могут быть использованы (и действительно, используются, во многих областях науки, всюду, где встречаются системы гиперболических уравнений.

#### Разрывные решения

Рассмотрим задачу Коши для скалярного закона сохранения

$$u_t + f(u)_x = 0,$$
  $u(0,x) = \phi(x),$   $-\infty < x < \infty, t > 0.$ 

Два примера:  $u_t + au_x = 0$ , f(u) = au — линейное уравнение переноса,  $u_t + uu_x = 0$ ,  $f(u) = u^2/2$  — невязкое уравнение Бюргерса.

Проинтегрировав от x = a до x = b, получаем **интегральную форму** 

$$\frac{d}{dt}\int_a^b u(x,t) \ dx = f(u(t,a)) - f(u(t,b)).$$

Отсюда следует, что величина

$$\int_a^b u(x,t) \ dx$$

изменяется с течением времени только за счет потоков через границы интервала [a,b]. Если эти потоки равны нулю, то она сохраняется. Это объясняет, почему такие уравнения называют законами сохранения. Продифференцировав *f* по *x*, получаем неконсервативную форму

$$u_t + a(u) \ u_x = 0$$
, где  $a(u) = f'(u)$ .

Как можно построить решение задачи Коши для скалярного закона сохранения? Чтобы ответить на этот вопрос, начнем со случая когда величина *а* постоянна, то есть с уравнения переноса.

Решение линейного уравнения переноса:

$$u(x,t) = \phi(x-at).$$

Действительно,

$$\frac{\partial u}{\partial t} + a \frac{\partial u}{\partial x} = \frac{\partial u}{\partial t} + \frac{dx}{dt} \frac{\partial u}{\partial x} = \frac{du}{dt} = 0,$$
 если  $\frac{dx}{dt} = a.$ 

Чтобы распространить это на случай нелинейного закона сохранения, введем понятие характеристик.

Вычислительная аэродинамика

#### Характеристики

Характеристики — это кривые в x - t плоскости, определенные уравнением

dx(t)/dt = a(u(t, x(t))).

Если решение u(t,x) дифференцируемо, то оно постоянно вдоль характеристик.

$$\frac{du(t,x(t))}{dt} = u_t + \frac{dx(t)}{dt} u_x = u_t + a(u) u_x = 0.$$

Если решение задачи Коши дифференцируемо, то оно дается неявной формулой

$$u = \phi(x - a(u) t).$$

Это легко проверяется прямым вычислением производных и их подстановкой в уравнение.

$$u_t = \phi' \cdot (-a - tu_t a') \quad \Rightarrow \quad u_t = -\frac{a\phi'}{1 + \phi' a't}$$
$$u_x = \phi' \cdot (1 - tu_x a') \quad \Rightarrow \quad u_x = \frac{\phi'}{1 + \phi' a't}$$

Что, однако, случится, если знаменатель  $(1 + \phi' a' t)$  обратится в нуль?

Вычислительная аэродинамика

#### Нарушение гладкости решения

Рассмотрим следующую задачу Коши для невязкого уравнения Бюргерса

$$u_t + (u^2/2)_x = 0,$$
  $u(0,x) = \sin(x),$   $-\infty < x < \infty, t > 0.$ 

В данном случае наклон характеристик суть a(u) = u. В начальный момент времени в точке  $x = \pi/2$  u = 1, тогда как в точке  $x = 3\pi/2$  u = -1.





- Таким образом, даже если начальные данные бесконечно гладкие, в процессе эволюции может наступить такой момент, когда производная решения нелинейного закона сохранения обратиться в некоторой точке в бесконечность (*градиентная катастрофа*).
- Если начальные данные  $\phi(x)$  гладкие, и  $\phi'(x)$  где-то отрицательно, то в процессе эволюции гладкость нарушается впервые в момент времени

$$T = \frac{-1}{\min \phi'(x)}$$

Вычислительная аэродинамика
# Понятие слабого решения

Итак, при решении нелинейных гиперболических уравнений мы не можем избежать рассмотрения разрывных решений. Классическое понятие решения для них не годится. Как можно его обобщить?

Естественный путь определить обобщенное решение, которое может иметь разрывы — это обратиться к интегральной форме закона сохранения. Введем гладкие пробные функции с ограниченным носителем  $\eta(x,t) \in C_0^1(\mathbb{R} \times \mathbb{R}^+)$ , т.е. обращающиеся в нуль для всех достаточно больших x,t: |x| > X, t > T.

Умножая закон сохранения на  $\eta(x,t)$  и интегрируя на полуплоскостью t > 0, получаем

$$\int_0^\infty \int_{-\infty}^\infty \eta (\mathbf{U}_t + \mathbf{F}_x) dx dt = 0.$$

Этот интеграл можно преобразовать с помощью интегрирования по частям, так что все дифференцирования перенесутся на пробные функции. Таким образом приходим к понятию слабого решения.

**Определение.** Слабое решение системы законов сохранения — это векторфункция U(x,t), удовлетворяющая соотношению

$$\int_0^\infty \int_{-\infty}^\infty \eta_t \mathbf{U} + \eta_x \mathbf{F}(\mathbf{U}) \, dx dt + \int_{-\infty}^\infty \eta(0,x) \mathbf{U}_0 \, dx = 0,$$

для всех пробных функций  $\eta \in C_0^1$ . Здесь  $\mathbf{U}_0 = \mathbf{U}(x, 0)$ .

Замечание. Осторожно — следуют помнить, что одному и тому же уравнению, записанному в неконсервативной форме, может соответствовать несколько законов сохранения, например

(1) 
$$u_t + (u^2/2)_x = 0$$

И

(2) 
$$(u^2/2)_t + (u^3/3)_x = 0$$

ДЛЯ

$$u_t + uu_x = 0.$$

Им будут соответствовать разные слабые решения! Приведенные выше определения вводятся именно для закона сохранения.

Вычислительная аэродинамика

### Соотношения Рэнкина-Гюгонио

Оказывается, значения решения на двух сторонах разрыва не могут быть полностью произвольными. Они связаны определенными соотношениями.

Рассмотрим разрыв решения, движущийся со скоростью *s*. Пусть траектория движения разрыва суть x(t), значение *u* слева о разрыва обозначим  $u_L$ , справа от разрыва —  $u_R$ . Интегральную форму закона сохранения

$$\frac{d}{dt} \int_a^b u(x,t) \, dx = f(u(t,a)) - f(u(t,b))$$

можно переписать как

$$\frac{d}{dt} \left( \int_{a}^{x(t)} u(x,t) \, dx + \int_{x(t)}^{b} u(x,t) \, dx \right) = f(u(t,a)) - f(u(t,b))$$

Выполняя дифференцирование, получаем

$$\int_{a}^{x(t)} u_t \, dx + u(t, x(t) - \varepsilon) \, x'(t) + \int_{x(t)}^{b} u_t \, dx - u(t, x(t) + \varepsilon) \, x'(t) = f(u(t, a)) - f(u(t, b)).$$

Вычислительная аэродинамика

Подставив  $u_t = -f_x$  и выполняя интегрирование, получаем

$$\begin{aligned} f(u(t,a)) - f(u(t,x(t)-\varepsilon)) + u(t,x(t)-\varepsilon) \ x'(t) + \\ f(u(t,x(t)+\varepsilon)) - f(u(t,b)) - u(t,x(t)+\varepsilon) \ x'(t) &= f(u(t,a)) - f(u(t,b)). \end{aligned}$$

Окончательно получаем

$$s(u_L-u_R)=f(u_L)-f(u_R).$$

В частности, для невязкого уравнения Бюргерса

$$u_t + (u^2/2)_x = 0$$

имеем

$$s = \frac{f_L - f_R}{u_L - u_R} = \frac{u_L^2 / 2 - u_R^2 / 2}{u_L - u_R} = \frac{u_L + u_R}{2}.$$

Однако, если бы мы записали его как

$$(u^2/2)_t + (u^3/3)_x = 0,$$

#### то получили бы

Вычислительная аэродинамика

$$s = \frac{u_L^3/3 - u_R^3/3}{u_L^2/2 - u_R^2/2} = \frac{2}{3} \frac{u_L^2 + u_L u_R + u_R^2}{u_L + u_R}.$$

## Потеря единственности

Введя понятие слабого решения, мы приобрели, однако, некоторые проблемы. В частности, мы потеряли единственность решения задачи Коши.

Пример 1. Рассмотрим задачу

$$u_t + (u^2/2)_x = 0, \qquad -\infty < x < \infty, \ t > 0, \qquad u(x,0) = \begin{cases} 0, \ x < 0 \\ 1, \ x > 0 \end{cases}$$

Два обобщенных решения этой задачи:

$$u_1(x,t) = \begin{cases} 0, \ x < t/2\\ 1, \ x > t/2 \end{cases}$$
$$u_2(x,t) = \begin{cases} 0, \ x < 0\\ x/t, \ 0 \le x \le t\\ 1 \ x > t \end{cases}$$

Одинаково ли удовлетворительны оба эти решения?

Вычислительная аэродинамика

Чтоб ответить на этот вопрос, рассмотрим решение 1 поподробнее.

Ниже показаны характеристики в плоскости *x*, *t* для этого решения.



Скачок движется со скоростью s = 1/2. Решение  $u_1$  неудовлетворительно: оно неустойчиво к возмущениям и не определяется полностью начальными данными. «Правильным» решением является  $u_2$ .

#### Пример 2. Задача

$$u_t + (u^2/2)_x = 0, \qquad -\infty < x < \infty, \ t > 0, \qquad u(x,0) = \begin{cases} 1, \ x < 0 \\ 0, \ x > 0 \end{cases}$$

имеет решение

$$u(x,t) = \begin{cases} 1, \ x < t/2\\ 0, \ x > t/2 \end{cases}$$



Скачок также движется со скоростью s = 1/2. Это решение со сходящимися характеристиками удовлетворяет всем разумным требованиям.

# Энтропийное условие

Таким образом, решения в которых характеристики выходят из разрыва неудовлетворительны и должны быть отброшены. Характеристики должны входить в разрыв с обеих сторон. Чтобы исключить неудовлетворительные решения и восстановить единственность, введем так называемое энтропийное условие.

Предположим, что функция f(u) выпуклая: f''(u) > 0. Тогда разрыв с левым значением  $u_L$  и правым  $u_R$  будет удовлетворять энтропийному условию, если

$$f'(u_L) > s > f'(u_R).$$

Задача Коши для закона сохранения с выпуклой функцией потока f(u) и произвольными интегрируемыми начальными данными имеет единственное слабое решение в классе функций, удовлетворяющих энтропийному условию на всех скачках.

Если функция f(u) не является выпуклой,



энтропийное условие формулируется более сложным образом:

$$rac{f(u_L) - f(u)}{u_L - u} \ge rac{f(u_R) - f(u_L)}{u_R - u_L}$$
 для всех  $u \in [u_L, u_R]$  или  $[u_R, u_L]$ 

Вычислительная аэродинамика

Альтернативный путь введения энтропийного условия связан с рассмотрением уравнения с вязкостью

$$u_t + f(u)_x = \varepsilon u_{xx}, \qquad \varepsilon > 0.$$

Слабое решение невязкого уравнения можно тогда ввести как предел при  $\varepsilon \to 0$  решений вязкого уравнения (последние всегда гладкие).

Пусть E(u) — некоторая строго выпуклая (E''(u) > 0) функция (энтропийная функция). Умножим вязкое уравнение на E'(u):

$$E'(u) u_t + E'(u) f(u)_x = E'(u) \varepsilon u_{xx} \quad \Rightarrow \quad E(u)_t + F(u)_x = \varepsilon E'(u) u_{xx}, \quad \text{где } F'(u) = E'$$

Далее  $E(u)_{xx} = [E'(u) \ u_x]_x = E''(u) \ (u_x)^2 + E'(u) \ u_{xx},$ 

$$E(u)_t + F(u)_x = \varepsilon[E(u)_{xx} - E''(u) \ (u_x)^2] \le \varepsilon E(u)_{xx}$$

При  $\varepsilon \to 0$ , получаем  $E(u)_t + F(u)_x \le 0$ . Таким образом,  $\frac{d}{dt} \int_{-\infty}^{\infty} E dx \le 0$ .

Вычислительная аэродинамика

- Отметим, что энтропийное условие (в обеих формулировках) нарушает симметрию по отношению к обращению времени.
- Действительно, при замене *t* на *-t* характеристики, входящие в разрыв превращаются в характеристики, выходящие из него.
- При введении вязкости, симметрии по отношению к обращению времени мешает член, включающий вторую производную по времени. В отличие от двух других он не меняет знак при замене *t* на *-t* и *x* на *-x*.
- Энтропийное условие является одним из проявлений второго начала термодинамики. В данном случае оно обеспечивает положительных все диссипативных коэффициентов.

#### Задача о распаде разрыва

Рассмотрим следующую задачу с начальными данными:

$$\mathbf{U}_t + \mathbf{F}(\mathbf{U})_x = 0, \qquad \mathbf{U}(x,0) = \begin{cases} \mathbf{U}_L, & x < 0 \\ \mathbf{U}_R, & x > 0 \end{cases}$$

Такая задача, с начальными данными, содержащая один разрыв, слева и справа от которого решение постоянно, называется задачей о распаде разрыва или задачей Римана.

Если одновременно умножить x и t на некоторую константу, то система уравнений и начальные данные сохранят свой вид. Следовательно, решение задачи Римана должно быть автомодельным: оно зависит не от x и t в отдельности, а только от комбинации x/t:

$$\mathbf{U} = \mathbf{U}(x/t).$$

Со времен работы Годунова (1959 г.) решение задачи Римана постоянно используется при построении численных методов решения гиперболических систем уравнений. Поэтому мы рассмотрим его достаточно подробно, начав с линейных систем и обобщив потом на общий нелинейный случай.

#### Задача Римана для линейных систем. Пример

Начнем с рассмотрения простого примера.

$$\begin{pmatrix} u_1 \\ u_2 \end{pmatrix}_t + \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ 1 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} u_1 \\ u_2 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \end{pmatrix},$$
$$u_1(x,0) = 0, \quad u_2(x,0) = \begin{cases} 2, \ x < 0 \\ 0, \ x \ge 0 \end{cases}$$

Собственные значения и векторы матрицы

$$\mathsf{A} = \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ 1 & 0 \end{pmatrix}$$

равны

$$\lambda_1 = 1, \mathbf{r}_1 = \begin{pmatrix} 1 \\ 1 \end{pmatrix}, \qquad \lambda_2 = -1, \mathbf{r}_2 = \begin{pmatrix} 1 \\ -1 \end{pmatrix}, \qquad \mathsf{R} = \begin{pmatrix} 1 & 1 \\ 1 & -1 \end{pmatrix}.$$

Система распадется на два независимых уравнений, если привести матрицу А к диагональной форме.

Вычислительная аэродинамика

Введем для этого характеристические переменные

$$\mathbf{U}_t + \mathbf{A}\mathbf{U}_x = 0, \qquad \mathbf{W} = \mathbf{R}^{-1}\mathbf{U},$$

$$\binom{w_1}{w_2} = \mathsf{R}^{-1} \binom{u_1}{u_2} = \frac{1}{2} \binom{u_1 + u_2}{u_1 - u_2}$$

Тогда

$$\mathsf{R}^{-1}\mathbf{U}_t + \mathsf{R}^{-1}\mathsf{A}\mathsf{R}\mathsf{R}^{-1}\mathsf{U} = 0, \qquad \mathsf{\Lambda} = \mathsf{R}^{-1}\mathsf{A}\mathsf{R} = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & -1 \end{pmatrix},$$
$$\mathbf{W}_t + \mathsf{\Lambda} \ \mathbf{W}_x = 0,$$

$$w_{1t} + \lambda_1 w_{1x} = 0,$$

$$w_{2t} + \lambda_2 w_{2x} = 0.$$

#### Следовательно решение в характеристических переменных имеет вид

$$w_k = w_k^0(x - \lambda_k t), \quad k = 1, 2$$

Вычислительная аэродинамика

Начальные данные  $w_k^0$  легко вычисляются из  $u_1(x,0), u_2(x,0)$ :

$$w_1^0 = w_1(x,0) = \begin{cases} 1, \ x < 0 \\ 0, \ x \ge 0 \end{cases}, \quad w_2^0 = w_2(x,0) = \begin{cases} -1, \ x < 0 \\ 0, \ x \ge 0 \end{cases},$$

что дает

$$w_1(x,t) = \begin{cases} 1, \ x-t < 0 \\ 0, \ x-t \ge 0 \end{cases}, \qquad w_2(x,t) = \begin{cases} -1, \ x+t < 0 \\ 0, \ x+t \ge 0 \end{cases}.$$

Производя обратное преобразование к характеристическим переменным, окончательно получаем

$$u_1(x,t) = \begin{cases} 0, \ x < -t \\ 1, \ -t \le x \le t \\ 0, \ x \ge t \end{cases} \quad u_2(x,t) = \begin{cases} 2, \ x < -t \\ 1, \ -t \le x \le t \\ 0, \ x \ge t \end{cases}$$

Вычислительная аэродинамика

#### Начальные данные







#### Задача Римана для линейных систем. Общий случай

$$\mathbf{U}_t + \mathbf{A} \ \mathbf{U}_x = 0, \qquad \mathbf{U}(x,0) = \begin{cases} \mathbf{U}_L, \ x < 0 \\ \mathbf{U}_R, \ x > 0 \end{cases}$$

Пусть  $A = RAR^{-1}$ . Перейдем к характеристическим переменным  $W = R^{-1}U$  и обозначим

$$w_k^0(x) = \begin{cases} w_{kL}, \ x < 0\\ w_{kR}, \ x > 0 \end{cases}$$

Тогда решение можно записать как

$$\mathbf{U}(x,t) = \sum_{k=1}^{n} w_k^0(x - \lambda_k t) \mathbf{r}_k$$

Если  $\lambda_1 < \lambda_2 \ldots < \lambda_n$ , то

$$\mathbf{U}(x,t) = \sum_{k=1}^{q} w_{kR} \mathbf{r}_{k} + \sum_{k=q+1}^{n} w_{kL} \mathbf{r}_{k} = \mathbf{U}_{L} + \sum_{k=1}^{q} (w_{kR} - w_{kL}) \mathbf{r}_{k}, \qquad \lambda_{q} < x/t < \lambda_{q+1}.$$

Вычислительная аэродинамика

Структура решения иллюстрируется следующим рисунком:



Как видно, оно состоит из разделенных разрывами областей, в которых все искомые величины постоянны. В области с номером *q* решение равно

$$\mathbf{U}_q = \mathbf{U}_L + \sum_{k=1}^q (w_{kR} - w_{kL}) \mathbf{r}_k$$
$$\mathbf{U}_0 = \mathbf{U}_L, \quad \mathbf{U}_n = \mathbf{U}_R.$$

Вычислительная аэродинамика

### Нелинейные системы

Рассмотрим теперь нелинейную систему законов сохранения

$$\mathbf{u}_t + \mathbf{f}(\mathbf{u})_x = \mathbf{0},$$

Здесь  $\mathbf{u}(x,t), f(u)$  — вектор-функции, имеющие *n* компонент. Матрица Якоби

$$\mathsf{A} = \partial \mathbf{f} / \partial \mathbf{u}.$$

Собственные значения

$$\lambda_1(\mathbf{u}) < \lambda_2(\mathbf{u}) < \ldots < \lambda_n(\mathbf{u}).$$

Собственные векторы

$$\mathbf{r}_1(\mathbf{u}), \mathbf{r}_2(\mathbf{u}), \ldots, \mathbf{r}_n(\mathbf{u}).$$

Вычислительная аэродинамика

Условие выпуклости  $f''(u) \neq 0$  обобщается на системы как:

• *k*-ое характеристическое поле (семейство характеристик) называется истинно нелинейным, если

$$\mathbf{r}_k^T 
abla_u \lambda_k(\mathbf{u}) \neq 0$$
 для всех **u**.

Для линейного скалярного уравнения f''(u) = 0. Аналогом этого условия является следующее

• *k*-ое характеристическое поле (семейство характеристик) называется линейно вырожденным, если

$$\mathbf{r}_k^T \nabla_u \lambda_k(\mathbf{u}) = 0$$
 для всех **u**.

Здесь  $\nabla_u a = \left(\frac{\partial a}{\partial u_1}, \dots, \frac{\partial a}{\partial u_n}\right).$ 

Вычислительная аэродинамика

#### Ударные волны, волны разрежения и контактные разрывы

Обсудим далее три типа решений:

- 1. Ударные волны
- 2. Волны разрежения
- 3. Контактные разрывы

### Ударные волны

Пусть *k* — истинно нелинейное характеристическое поле. Разрыв называется ударной волной в *k*-ом характеристическом поле, если выполняются условия Рэнкина-Гюгонио

$$s(\mathbf{u}_L-\mathbf{u}_R)=\mathbf{f}(\mathbf{u}_L)-\mathbf{f}(\mathbf{u}_R),$$

и имеют место равенства

$$\lambda_k(\mathbf{u}_L) > s > \lambda_k(\mathbf{u}_R), \qquad \lambda_{k-1}(\mathbf{u}_L) < s < \lambda_{k+1}(\mathbf{u}_R)$$

Набор состояний  $\mathbf{u}_R$ , которые могут быть связаны с  $\mathbf{u}_L$  через ударную волну в *k*-ом характеристическом поле образует гладкое однопараметрическое семейство

$$\mathbf{u}_R = \mathbf{u}(p), -p_0 \le p \le 0, \ \mathbf{u}_R(0) = \mathbf{u}_L.$$

$$s'(p)(\mathbf{u}_L - \mathbf{u}_R) - s(p)\mathbf{u}'_R(p) = -\partial \mathbf{f}/\partial \mathbf{u}(\mathbf{u}) \mathbf{u}'_R(p)$$

$$\mathsf{A}(\mathbf{u}_L) \ \mathbf{u}_R'(0) = s(0)\mathbf{u}_R'(0) \quad \Rightarrow \quad \mathbf{u}_R'(0) = c \ \mathbf{r}_k(\mathbf{u}_L), \ s(0) = \lambda_k(\mathbf{u}_L)$$

Вычислительная аэродинамика

#### Волны разрежения

Волны разрежения находятся как автомодельные решения  $\mathbf{u}(x,t) = \mathbf{b}(x/t) = \mathbf{b}(\xi)$ .

$$-\frac{x}{t^2}\mathbf{b}' + \frac{1}{t}\mathsf{A}(\mathbf{b})\mathbf{b}' = \mathbf{0} \qquad \Rightarrow \qquad (\mathsf{A}(\mathbf{b}) - \boldsymbol{\xi})\mathbf{b}' = \mathbf{0}.$$

Отсюда решение выражается через собственные значения и собственные векторы:

 $\boldsymbol{\xi} = \boldsymbol{\lambda}(\mathbf{b}(\boldsymbol{\xi})) \quad \mathbf{b}' = c\mathbf{r}(\mathbf{b}).$ 

Используя то, что поле истинно нелинейное, можно показать, что c = 1. Для заданного состояния **u**<sub>L</sub> можно решить обыкновенное дифференциальное уравнение

$$\mathbf{b}'(\boldsymbol{\xi}) = \mathbf{r}(\mathbf{b}(\boldsymbol{\xi})), \qquad \boldsymbol{\xi}_0 \leq \boldsymbol{\xi} \leq \boldsymbol{\xi}_0 + p, \quad \boldsymbol{\xi}_0 = \lambda \mathbf{b}(\boldsymbol{\xi}_0).$$

Состояние  $\mathbf{u}_R = \mathbf{b}(\xi_0 + p)$  связано с  $\mathbf{u}_L = \mathbf{b}(\xi_0)$  через волну разрежения в *k*-ом характеристическом поле.

Вычислительная аэродинамика



### Истинно нелинейное поле

Итак, если *k*-ое поле является истинно нелинейным, тогда для заданного состояния  $\mathbf{u}_L$  существует однопараметрическое семейство состояний,  $\mathbf{u}_R = \mathbf{u}(p), -p_0 \le p \le p_0$  которые могут быть связаны с  $\mathbf{u}_L$  посредством ударной волны  $p \le 0$  или волны разрежения  $p \ge 0$ .



#### Римановы инварианты

*k*-инвариант Римана — гладкая скалярная функция  $w(u_1, \ldots, u_n)$ , такая что  $\mathbf{r}_k^T \nabla_u w = 0$ .

Существует (*n*-1) *k*-инвариантов Римана с линейно независимыми градиентами.

Векторное поле  $\mathbf{r}_k^T \nabla_u = \sum_{i=1}^n \mathbf{r}_i(\mathbf{u}) \frac{\partial}{\partial u_i}$  может быть координатным преобразованием  $\mathbf{v} = \mathbf{v}(\mathbf{u})$  приведено к виду  $\frac{\partial}{\partial v_1}$ , и мы выберем  $w_1(\mathbf{v}) = v_2, \dots, w_{n-1}(\mathbf{v}) = v_n$ . Тогда функции  $w_i, i = 1, \dots, n-1$  удовлетворяют уравнению  $\frac{\partial w_i}{\partial v_1} = 0$  и имеют

линейно независимые градиенты. Обратное преобразование дает функции  $w_i(\mathbf{u})$ , которые обладают желаемыми свойствами.

*k*-инварианты Римана постоянны в волне разрежения в *k*-ом характеристическом поле.

Решение в волне разрежения удовлетворяет соотношению  $\mathbf{u}'(\xi) = \mathbf{r}_k(\mathbf{u}(\xi)).$ 

**64** 

Вычислительная аэродинамика

Пусть w - k-инвариант Римана. Тогда  $dw/d\xi = 0$  и w постоянна в волне разрежения.

Отсюда получаем следующие соотношения для двух состояний, связанных волной разрежения в характеристическом поле:

$$w_i(\mathbf{u}_L) = w_i(\mathbf{u}_R)$$
  $i = 1, \ldots, n-1.$ 

### Контактные разрывы

Пусть поле *k* линейно вырождено. Определим кривую  $\mathbf{u}(p)$  так, чтобы  $\frac{d\mathbf{u}(p)}{dp} = \mathbf{r}_k(\mathbf{u}(p))$ . Собственное значение постоянно вдоль этой кривой, поскольку из линейной вырожденности следует

$$\frac{d\lambda_k(\mathbf{u})}{dp} = \frac{d\mathbf{u}}{dp} \nabla_u \lambda_k = 0.$$

Состояния на кривой  $\mathbf{u}(p)$  могут быть связаны с  $\mathbf{u}_L$  через разрыв, движущийся со скоростью  $s = \lambda_k(\mathbf{u}_L) = \lambda_k(\mathbf{u}(p)).$ 

$$\mathbf{G}(\mathbf{u}(p)) = \mathbf{f}(\mathbf{u}(p)) - s\mathbf{u}(p) \quad \Rightarrow \quad \frac{d\mathbf{G}}{dp} = (\mathbf{A}(\mathbf{u}(p)) - s) \ \frac{d\mathbf{u}}{dp} = 0.$$

Отсюда  $\mathbf{f}(\mathbf{u}(p)) - s\mathbf{u}(p) = const = \mathbf{f}(\mathbf{u}_L) - s\mathbf{u}_L$  и условия Рэнкина-Гюгонио удовлетворяются.

Такие разрывы называются контактными разрывами. Соответствующие характеристики параллельны контактному разрыву. Такие волны во многом

Вычислительная аэродинамика

подобны решениям линейного уравнения  $u_t + au_x = 0$  с разрывом в начальных данных.

#### Задача Римана для нелинейных гиперболических систем

$$\mathbf{u}_t + \mathbf{f}(\mathbf{u})_x = 0, \qquad \mathbf{u}(x,0) = \begin{cases} \mathbf{u}_L & x < 0 \\ \mathbf{u}_R & x > 0 \end{cases}$$



### Задача Римана для нелинейных гиперболических систем



# ГЛАВА 2. ТVD СХЕМЫ

Вычислительная аэродинамика

# Основные способы пространственной дискретизации

- Метод конечных разностей. Искомые величины значения переменных в некоторых точках, узлах конечноразностной сетки. Ошибка уменьшается как Δ<sup>-N</sup>, где Δ — шаг сетки и N — порядок метода.
- Метод конечных объемов. Искомые величины средние по некоторым объемам, ячейкам расчетной сетки. Ошибка уменьшается как Δ<sup>-N</sup>, где Δ размер ячейки и N порядок метода.
- Спектральный метод. Искомые величины коэффициенты разложения решения по системе *N* ортогональных функций. Если решение бесконечно дифференцируемо, то ошибка уменьшается быстрее любой степени *N*.
- Метод конечных элементов. Решение на каждом элементе записывается как суперпозиция небольшого числа базисных функций. Искомые величины коэффициенты разложения решения на каждом элементе.

Некоторые из существующих методов дискретизации с трудом поддаются такой простой классификации. Приведем следующие примеры:

- Метод дискретных вихрей.
- Метод частиц в ячейках.
- Прямое статистическое моделирование.
- Клеточные автоматы.
# Различие между конечноразностной и конечнообъемной аппроксимациями



$$\approx u_i + \frac{1}{6h} u_i'' (x - x_i)^3 \Big|_{x_{i-1/2}}^{x_{i+1/2}} = u_i + \frac{h^2}{24} u_i''$$

Вычислительная аэродинамика

# Аппроксимация

Система уравнений  $\frac{d\mathbf{u}}{dt} = \mathbf{L}\mathbf{u}$ , где в общем случае L — нелинейный оператор.

После дискретизации  $\mathbf{u}^{n+1} = \mathsf{T}(\Delta t, \Delta x)\mathbf{u}^n$  (T – оператор перехода,  $\mathbf{u}^n \equiv \mathbf{u}(n\Delta t)$ ).

Разностная схема *аппроксимирует уравнение* (или *согласована с уравнени-ем*), если

$$\lim_{\Delta t \to 0} \lim_{\Delta x \to 0} \frac{\mathsf{T}(\Delta t, \Delta x) - \mathsf{I}}{\Delta t} = \mathsf{L} \qquad (\Delta t / \Delta x \to \beta).$$

Пусть  $u_e(x,t)$  — точное решение. Тогда локальная ошибка аппроксимации записывается как

$$LTE \equiv u_e^{n+1} - \mathsf{T}u_e^n = O(\Delta t \ \sum_{p,q \ge 0, \ p+q=\ell} \Delta t^p \Delta x^q).$$

В этом случае порядок локальной ошибки аппроксимации равен  $\ell + 1$ , а порядок схемы  $\ell$ .

Вычислительная аэродинамика

TVD схемы

**Пример.** Схема с разностями против потока для линейного уравнения переноса  $u_t + au_x = 0$ .

$$\frac{u_i^{n+1}-u_i^n}{\Delta t}+a\frac{u_i^n-u_{i-1}^n}{\Delta x}=0, \qquad (\mathsf{T}u_e^n)_j=u_{e,j}^n+\sigma(u_{e,j-1}^n-u_{e,j}^n), \quad \sigma=a\Delta t/\Delta x.$$

$$LTE = u_e^{n+1} - \mathsf{T}u_e^n = (\partial u_e/\partial t + a \ \partial u_e/\partial x)\Delta t + O(\Delta x \Delta t + \Delta t^2) = \Delta t \ O(\Delta x + \Delta t)$$

## Устойчивость

Обозначим вектор ошибки, появляющейся на *n*-м шагу, через  $\boldsymbol{\varepsilon}^n = \mathbf{u}^n - \mathbf{u}_e^n$ . Матрица перехода G определяется как  $\boldsymbol{\varepsilon}^{n+1} = \mathsf{G} \boldsymbol{\varepsilon}^n$ .

Для линейного уравнения матрица перехода G эквивалентна оператору перехода T.

В общем случае  $G = \frac{\partial}{\partial \mathbf{u}} (T\mathbf{u}), \quad G_{\mu\nu} = \frac{\partial u_{\mu}^{n+1}}{\partial u_{\nu}^{n}}.$ 

Метод устойчив, если  $||\boldsymbol{\varepsilon}^{n+1}|| = ||\mathbf{u}^{n+1} - \mathbf{u}_e^{n+1}||$  может быть ограничена  $||\boldsymbol{\varepsilon}^n||$ , умноженной на константу, независящую как от  $\mathbf{u}^n$ , так и от  $\mathbf{u}_e^n$ :

$$||\boldsymbol{\varepsilon}^{n+1}|| \leq (1 + K\Delta t) ||\boldsymbol{\varepsilon}^{n}||.$$

Если точное решение не растет со временем, то никакого роста не должно происходить и в численном решении, т.е. должно быть K = 0.

Если уравнение перехода приведено к диагональному виду  $\varepsilon_{\mu}^{n+1} = g_{\mu} \varepsilon_{\mu}^{n}$ , тогда для устойчивости надо потребовать, чтобы норма каждого собственного вектора ошибки не возрастала, откуда получаем

$$|g_{\mu}| = \sqrt{g_{\mu}g_{\mu}^*} \leq 1$$
 для всех  $\mu$ .

## Сходимость

Приближенное решение сходится к точному, когда  $||u^n - u_e^n|| \to 0$  при  $\Delta t \to 0$ ,  $n\Delta t \to t_0$ .

**Теорема Лакса об эквивалентности.** Аппроксимация + Устойчивость → Сходимость

$$\begin{split} ||\mathbf{u}^{n} - \mathbf{u}_{e}^{n}|| &\leq ||\mathsf{T}\mathbf{u}^{n-1} - \mathsf{T}\mathbf{u}_{e}^{n-1}|| + ||\mathsf{T}\mathbf{u}_{e}^{n-1} - \mathbf{u}_{e}^{n}|| \leq ||\mathbf{u}^{n-1} - \mathbf{u}_{e}^{n-1}|| + \Delta t \left(\sum_{p+q=l} \Delta x^{p} \Delta t^{q}\right) \\ &\leq ||\mathbf{u}^{0} - \mathbf{u}_{e}^{0}|| + n\Delta t \left(\sum_{p+q=l} \Delta x^{p} \Delta t^{q}\right) \end{split}$$

Искомый результат получается при  $\Delta t \rightarrow 0, \ n\Delta t \rightarrow t_0.$ 

Фактически теорема Лакса полезна только для линейных разностных схем.

# Анализ устойчивости по фон Нейману

Пусть оператор перехода  $T(\Delta t, \Delta x)$  равен постоянной величине. Тогда можно рассмотреть устойчивость фурье-моды зависимой переменной  $u_j^n = \hat{u}_k^n e^{ikx_j}$  и потребовать ограниченности ее амплитуды. Для устойчивости множитель перехода g (или для системы уравнений собственные значения матрицы перехода  $g_{\mu}$ ) должен не превосходит по модулю единицу,  $|g| \leq 1$ , для всех фурье-мод.

#### Пример 1. Разности против потока

$$u_t + au_x = 0,$$
  $\frac{u_i^{n+1} - u_i^n}{\Delta t} + a \frac{u_i^n - u_{i-1}^n}{\Delta x} = 0$   
 $u_i^{n+1} = u_i^n - \sigma(u_i^n - u_{i-1}^n),$   $\sigma = a\Delta t/\Delta x$   
 $\hat{u}_k^{n+1} = \hat{u}_k^n - \sigma(\hat{u}_k^n - e^{-ik\Delta x} \ \hat{u}_k^n)$   
 $\Rightarrow g = 1 - \sigma + \sigma e^{-ik\Delta x} \Rightarrow gg^* = 1 - 4\sigma(1 - \sigma)\sin^2\frac{k\Delta x}{2}$   
Вычислительная аэродинамика 79 Осенний семестр 2012 г.

Условие устойчивости есть условие Куранта-Фридрихса-Леви:

$$\sigma = a\Delta t / \Delta x \le 1.$$

**Пример 2.** Разности по потоку  $u_t + au_x = 0$ ,  $\frac{u_i^{n+1} - u_i^n}{\Delta t} + a \frac{u_{i+1}^n - u_i^n}{\Delta x} = 0$ 

$$g = 1 + \sigma - \sigma e^{ik\Delta x} \quad \Rightarrow \quad gg^* = (1 + \sigma)^2 + \sigma^2 - 4\sigma(1 + \sigma)\cos^2\frac{k\Delta x}{2} > 1$$

Схема всегда неустойчива.

Пример 3. Центральные разности  $u_t + au_x = 0$ ,  $\frac{u_i^{n+1} - u_i^n}{\Delta t} + a \frac{u_{i+1}^n - u_{i-1}^n}{2\Delta x} = 0$  $g = 1 - i\sigma \sin k\Delta x \implies gg^* = 1 + \sigma^2 \sin^2 k\Delta x > 1$ 

Схема всегда неустойчива.

Вычислительная аэродинамика

# Нахождение слабых решений

- Схемы с выделение разрыва (shock-fitting schemes). Счет по разностной схеме производится только в областях между разрывами. Разрывы выделяются и служат границами расчетной области и внутренними границами, поперек которых выполняются условия Рэнкина-Гюгонио. Положение и движение разрывов определяется в процессе решения. Алгоритм расчета становится очень сложным и практически неприменимым в тех случаях, когда рассматриваются течения со сложным взаимодействием газодинамических разрывов, где разрывы могут появляться, ветвиться и исчезать. Это особенно верно при расчете двумерных и трехмерных течений.
- Схемы сквозного счета (shock-capturing schemes). Расчет ведется по одной той же схеме во всей расчетной области. Разрывы размазываются на несколько расчетных ячеек.

#### Осцилляции







Схема с перешагиванием

Если мы будем вычислять ошибку в норме  $L_1$ :  $||v|| = \int_{-\infty}^{\infty} |v| dx \approx h \sum_j |V_j|$ , то не получим скорости сходимости, ожидаемой исходя из формального порядка схем. В случае линейных уравнений, можно показать, для весьма широкого класса начальных данных, что методы "первого порядка" сходятся со скоростью  $O(\Delta t^{1/2})$ , тогда как методы "второго порядка— в лучшем случае как  $O(\Delta t^{2/3})$ .

## Дифференциальные приближения

Разности против потока

$$u_t + au_x = 0, \qquad \frac{U_j^{n+1} - U_j^n}{\Delta t} + a \frac{U_j^n - U_{j-1}^n}{\Delta x} = 0$$
$$U_t + \frac{\Delta t}{2} U_{tt} + aU_x - a \frac{\Delta x}{2} U_{xx} = 0,$$
$$u_{tt} = -au_{xt} = a^2 u_{xx},$$
$$U_t + aU_x = \frac{a\Delta x}{2} \left(1 - \frac{a\Delta t}{\Delta x}\right) U_{xx} = 0.$$

Вычислительная аэродинамика

## Дифференциальные приближения

Схема с перешагиванием

$$u_{t} + au_{x} = 0, \qquad \frac{U_{j}^{n+1} - U_{j}^{n-1}}{2\Delta t} + a\frac{U_{j+1}^{n} - U_{j-1}^{n}}{2\Delta x} = 0$$
$$U_{t} + \frac{\Delta t^{2}}{6}U_{ttt} + aU_{x} - a\frac{\Delta x^{2}}{6}U_{xxx} = 0, \quad u_{ttt} = -au_{xxt} = -a^{3}u_{xxx},$$
$$U_{t} + aU_{x} = \frac{a\Delta x^{2}}{6}\left(\frac{a^{2}\Delta t^{2}}{\Delta x^{2}} - 1\right)U_{xxx} = 0$$

Нарушение энтропийного условия

Пример. 
$$u_t + (u^2/2)_x = 0, \quad -\infty < x < \infty, \quad t > 0, \quad u(x,0) = \begin{cases} -1, \ x < 0 \\ 1, \quad x > 0 \end{cases}$$

Схема Маккормака



В данном случае схема сходится к слабому решению закона сохранения, но к слабому решению, не удовлетворяющему энтропийному условию.

Вычислительная аэродинамика

#### Непригодность неконсервативных схем

**Пример.**  $u_t + uu_x = 0, \quad -\infty < x < \infty, \ t > 0, \qquad u(x,0) = \begin{cases} 1, \ x < 0 \\ 0, \ x > 0 \end{cases}$  $U_j^{n+1} = U_j^n - \frac{\Delta t}{\Delta x} U_j^n \left( U_j^n - U_{j-1}^n \right), \qquad U_j^0 = \begin{cases} 1, \ j < 0 \\ 0, \ j \ge 0 \end{cases}$ 

Легко проверить, что  $U_j^n = U_j^0$  для всех j и n !

В данном примере сходимость вовсе отсутствует, разрыв в решении распространяется с неверной скоростью. Итак, при попытке найти численно слабые решения законов сохранения мы сталкиваемся с целым рядом трудностей:

- сильное сглаживание решения или осцилляции, скорость сходимости не соответствует порядку точности метода;
- сходимость к слабому решению, не удовлетворяющему энтропийному условию;
- полное отсутствие сходимости, разрывы решения распространяются с неверной скоростью.

## Консервативные схемы

Существует простой путь избежать последней проблемы и гарантировать сходимость. Он заключается в требовании консервативности разностной схемы.

Консервативная разностная схема:

 $u_t + f(u)_x = 0 \implies U_j^{n+1} = U_j^n - \frac{\Delta t}{\Delta x} \left[ F(U_{j-p}^n, \dots, U_{j+q}^n) - F(U_{j-p-1}^n, \dots, U_{j+q-1}) \right],$ где F — некая функция от p + q + 1 аргументов.

В простейшем случае p = 0, q = 1  $U_j^{n+1} = U_j^n - \frac{\Delta t}{\Delta x} \left[ F(U_j^n, U_{j+1}^n) - F(U_{j-1}^n, U_j) \right].$ 

$$\begin{split} \bar{u}_{j}^{n+1} &= \bar{u}_{j}^{n} - \frac{1}{\Delta x} \left[ \int_{t_{n}}^{t_{n+1}} f(u(x_{j+1/2}, t)) \, dt - \int_{t_{n}}^{t_{n+1}} f(u(x_{j-1/2}, t)) \, dt \right] \quad \Rightarrow \\ \Rightarrow \quad F(U_{j}, U_{j+1}) \sim \frac{1}{\Delta t} \int_{t_{n}}^{t_{n+1}} f(u(x_{j+1/2}, t)) \, dt \end{split}$$

Вычислительная аэродинамика

T\//			
	CV		Ы
	しへ	СМ	DI

В случае консервативных схем интегральная форма закона сохранения

$$\int_{a}^{b} u(x,t_{2}) \, dx = \int_{a}^{b} u(x,t_{1}) \, dx - \left[\int_{t_{1}}^{t_{2}} f(u(b,t)) \, dt - \int_{t_{1}}^{t_{2}} f(u(a,t)) \, dt\right]$$

имеет дискретный аналог:

$$\Delta x \sum_{j=J}^{K} U_{j}^{n+1} = \Delta x \sum_{j=J}^{K} U_{j}^{n} - \Delta t \sum_{j=J}^{K} \left[ F(U_{j}^{n}) - F(U_{j-1}^{n}) \right] = \Delta x \sum_{j=J}^{K} U_{j}^{n} - \Delta t \left[ F(U_{K}^{n}) - F(U_{J}^{n}) \right]$$

Чтобы консервативная схема была согласована с уравнением, необходимо f(u) = F(u, u, ..., u).

## Теорема Лакса-Вендроффа

Пусть нам дана сеточная функция  $U_j$ . Обозначим через U(x) кусочнонепрерывную функцию, такую что  $U(x) = U_j$  на каждом интервале  $[x_{j-1/2}, x_{j+1/2}]$ . Имеет место

**Теорема Лакса-Ведроффа.** Рассмотрим последовательность сеток  $\{\mathscr{G}_{\ell}\}$ , для которой  $\Delta x, \Delta t \to 0$ , когда  $\ell \to \infty$ . Пусть  $U_{\ell}(x,t)$  — численная аппроксимация, вычисленная с помощью согласованного с уравнением и консервативного метода на сетке  $\mathscr{G}_{\ell}$ . Предположим, что при  $\ell \to \infty U_{\ell}$  сходится к u(x,t) почти всюду (т.е. за исключением множества меры нуль). Тогда u(x,t) есть слабое решение закона сохранения.

Вместо сходимости почти всюду можно потребовать следующих двух условий

1. Над каждым ограниченным  $\Omega = [a,b] \times [0,T]$ 

$$\int_0^T \int_a^b |U_\ell(x,t) - u(x,t)| \ dx dt o 0,$$
 когда  $\ell o \infty.$ 

Вычислительная аэродинамика

2. Для каждого T существует R > 0, такое что

 $TV(U_{\ell}(x,t)) < R$ , для всех  $0 \le t \le T, \ \ell = 1, 2, \dots$ 

Полная вариация функции определяется как  $TV(v) = \sup \sum_{j=1}^{N} |v(\xi_j)| - v(\xi_{j-1})|$ , где sup берется по всем разбиениям вещественной прямой  $-\infty = \xi_0 < \xi_1 < \ldots < \xi_N = \infty$ . Для дифференцируемых функций  $TV(v) = \int_{-\infty}^{\infty} |v'(x)| dx$ .

## Некоторые консервативные схемы

• Схема Лакса-Фридрихса.

$$U_{j}^{n+1} = \frac{1}{2} (U_{j-1}^{n} + U_{j+1}^{n}) - \frac{\Delta t}{2\Delta x} (f(U_{j+1}^{n}) - f(U_{j-1}^{n})).$$

$$F(U_j, U_{j+1}) = \frac{1}{2} (f(U_j) + f(U_{j+1})) - \frac{\Delta x}{2\Delta t} (U_{j+1} - U_j)$$

• Схема Лакса-Вендроффа.

$$U_{j+1/2}^{n+1/2} = \frac{1}{2} (U_j^n + U_{j+1}^n) - \frac{\Delta t}{2\Delta x} (f(U_{j+1}^n) - f(U_j^n)).$$

$$U_j^{n+1} = U_j^n - \frac{\Delta t}{\Delta x} \left( f(U_{j+1/2}^{n+1/2}) - f(U_{j-1/2}^{n+1/2}) \right).$$

• Схема Маккормака.

$$U_{j}^{*} = U_{j}^{n} - \frac{\Delta t}{\Delta x} (f(U_{j+1}^{n}) - f(U_{j}^{n})).$$

$$U_j^{n+1} = \frac{1}{2} (U_j^n + U_j^*) - \frac{\Delta t}{2\Delta x} (f(U_j^*) - f(U_{j-1}^*)).$$

Вычислительная аэродинамика

## Дискретное энтропийное условие

Если разностный метод дает решение, которое удовлетворяет дискретному энтропийному условию

$$\frac{E(u_{j}^{n+1}) - E(u_{j}^{n})}{\Delta t} + \frac{H(u_{j-q+1}^{n}, \dots, u_{j+p+1}^{n}) - H(u_{j-q}^{n}, \dots, u_{j+p}^{n})}{\Delta x} \le 0$$

с численным энтропийным потоком *H*, который согласован с энтропийным потоком дифференциального уравнения *F* 

$$H(u,\ldots,u)=F(u), \qquad F'(u)=E'(u)f'(u)$$

тогда  $u_i^n$  сходится к некоторому пределу, то он будет удовлетворять условию

 $E(u)_t + F(u)_x \le 0$ 

Вычислительная аэродинамика

## Современные схемы сквозного счета

В значительной части современных схем сквозного счета вычисления можно разбить на три более или менее независимых этапа.

#### **MUSCL схемы**:

- Реконструкция переменных на двух сторонах ("левой" и "правой") граней расчетных ячеек. В простейшем случае схемы первого порядка это делается с помощью кусочно-линейной интерполяции.
- Вычисление, исходя из реконструированных переменных, потоков через грани ячеек. Обычно это делается путем приближенного решения задачи о распаде разрыва между "левым" и "правым" состояниями.
- Нахождения значений переменных на новом временном слое средних по ячейкам (в конечнообъемных методах) или в центре ячейки (в конечноразностных методах). При этом используются значения переменных на старом временном слое и вычисленные потоки через грани ячеек.

#### не-MUSCL схемы:

- Вычисления потоков с первым порядком точности исходя из известных значений переменных в центрах ячеек или средних по ячейкам.
- Построение потоков более высокого порядка, используя вычисленные значения на нескольких соседних гранях.
- Нахождения значений переменных на новом временном слое средних по ячейкам (в конечнообъемных методах) или в центре ячейки (в конечноразностных методах). При этом используются значения переменных на старом временном слое и вычисленные потоки через грани ячеек.





Вычислительная аэродинамика

Используя численное решение  $U_j^n$  в момент времени  $t_n$ , определяем кусочно-постоянную функцию  $U(x) = \tilde{u}(x,t_n)$ . Далее, находим на некотором малом интервале времени точное решение  $\tilde{u}(x,t)$  задачи с этими начальными данными. Для этого решаются задачи о распаде разрыва на каждой границе между соседними расчетными ячейками (т.е. между состояниями  $U_j^n$  и  $U_j^{n+1}$ ). Приближенное решение в момент времени  $t_{n+1}$  определяется как среднее от точного решения по ячейкам:

$$U_j^{n+1} = \frac{1}{\Delta x} \int_{x_{j-1/2}}^{x_{j+1/2}} \tilde{u}(x, t^{n+1}) \, dx.$$

Это среднее легко вычислить, используя интегральную форму законов сохранения и то, что  $\tilde{u}$  — точное решение:

$$\int_{x_{j-1/2}}^{x_{j+1/2}} \tilde{u}(x,t^{n+1}) \, dx = \int_{x_{j-1/2}}^{x_{j+1/2}} \tilde{u}(x,t^n) \, dx + \int_{t_n}^{t_{n+1}} f(\tilde{u}(x_{j-1/2},t)) \, dt - \int_{t_n}^{t_{n+1}} f(\tilde{u}(x_{j+1/2},t)) \, dt$$

## Схема Годунова

$$U_{j}^{n+1} = U_{j}^{n} - \frac{\Delta t}{\Delta x} \left[ F(U_{j}^{n}, U_{j+1}^{n}) - F(U_{j-1}^{n}, U_{j}^{n}) \right], \qquad F(U_{j}^{n}, U_{j+1}^{n}) = \frac{1}{\Delta t} \int_{t_{n}}^{t_{n+1}} f(\tilde{u}(x_{j+1/2}, t)) dt$$

Решение задачи о распаде разрыва автомодельно и постоянно вдоль любого луча. Постоянное значение  $\tilde{u}$  вдоль линии  $x = x_{j+1/2}$  обозначим через  $u^*$ , оно зависит только от  $U_j^n$  и  $U_{j+1}^n$ . Численный поток сводится к  $F(U_j^n, U_{j+1}^n) = f(u^*(U_j^n, U_{j+1}^n))$ , так что окончательно получаем для схемы Годунова:

$$U_{j}^{n+1} = U_{j}^{n} - \frac{\Delta t}{\Delta x} \left[ f(u^{*}(U_{j}^{n}, U_{j+1}^{n})) - f(u^{*}(U_{j-1}^{n}, U_{j}^{n})) \right].$$

Очевидно, что поток согласован:  $U_j^n = U_{j+1}^n \equiv \tilde{u} \quad \Rightarrow \quad u^*(U_j^n, U_{j+1}^n) = \tilde{u}.$ 

Шаг по времени должен быть достаточно мал, чтобы волны, возникающие из распада разрывов на соседних гранях, не взаимодействовали друг с другом. Поскольку скорости волн ограничены собственными значениями матрицы Якоби, достаточно потребовать, чтобы

 $|\Delta t \lambda_p(U_j^n)/\Delta x| \leq 1$  для всех  $\lambda_p$  при каждом  $U_j^n$  (условие Куранта-Фридрихса-Леви, CFL).

Вычислительная аэродинамика

## Одномерные уравнения Эйлера

$$\begin{pmatrix} \rho \\ m \\ E \end{pmatrix}_{t} + \begin{pmatrix} m \\ \rho u^{2} + p \\ (E+p)u \end{pmatrix}_{x} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}, \qquad m = \rho u, \quad p = (\gamma - 1) \left( E - \frac{\rho u^{2}}{2} \right)$$

Собственные значения  $\lambda_1 = u - a, \ \lambda_2 = u, \ \lambda_3 = u + a,$  где  $a = \sqrt{\gamma p / \rho}$ . Собственные векторы  $\mathbf{r}_1 = \begin{bmatrix} 1 \\ u - a \\ H - ua \end{bmatrix}, \ \mathbf{r}_2 = \begin{bmatrix} 1 \\ u \\ u^2/2 \end{bmatrix}, \ \mathbf{r}_3 = \begin{bmatrix} 1 \\ u + a \\ H + ua \end{bmatrix},$  $H = \frac{E + p}{\rho} \equiv \frac{u^2}{2} + \frac{\gamma p}{(\gamma - 1)\rho}.$ 

Легко проверить, что характеристические поля 1 и 3 — истинно нелинейные, а поле 2 — линейно вырожденное:

$$\mathbf{r}_1^T \nabla \lambda_1 = -(\gamma + 1) \frac{a}{\rho} \neq 0, \qquad \mathbf{r}_2^T \nabla \lambda_2 \equiv 0, \qquad \mathbf{r}_3^T \nabla \lambda_3 = (\gamma + 1) \frac{a}{\rho} \neq 0.$$

#### Условия Рэнкина-Гюгонио

Вычислительная аэродинамика

$$s[
ho] = [m], \quad s[m] = [
ho u^2 + p], \quad s[E] = [u(E+p)],$$
или, введя,  $v = u - s$ 

$$[\rho v] = 0, \quad [\rho v^2 + p] = 0, \quad \left[\frac{2a^2}{\gamma - 1} + v^2\right] = 0$$

Условия через волну разрежения:

$$\mathbf{r}_k^T \nabla w_k = 0$$

Для 1-го семейства характеристик:

$$w_1^{(1)} = u + \frac{2a}{\gamma - 1}, \quad w_1^{(2)} = p\rho^{-\gamma} \qquad \Rightarrow$$
$$u_L + \frac{2a_L}{\gamma - 1} = u_R + \frac{2a_R}{\gamma - 1}, \quad p_L\rho_L^{-\gamma} = p_R\rho_R^{-\gamma}$$

Вычислительная аэродинамика

Для 2-го семейства характеристик (контактного разрыва):

$$w_2^{(1)} = u, \quad w_2^{(2)} = p \qquad \Rightarrow \qquad$$

$$u_L = u_R, \quad p_L = p_R$$

Для 3-го семейства характеристик:

$$w_3^{(1)} = u - \frac{2a}{\gamma - 1}, \quad w_3^{(2)} = p\rho^{-\gamma} \quad \Rightarrow$$
$$u_L - \frac{2a_L}{\gamma - 1} = u_R - \frac{2a_R}{\gamma - 1}, \quad p_L \rho_L^{-\gamma} = p_R \rho_R^{-\gamma}$$

Вычислительная аэродинамика

#### Ударные волны и волны разрежения

Для 1-го семейства характеристик:	$p_L < p_R$ для ударных волн $p_L > p_R$ для волн разрежения
Для 3-го семейства характеристик:	$p_L > p_R$ для ударных волн $p_L < p_R$ для волн разрежения
Для контактного разрыва: $p_L = p_R$	

Рассмотрим характеристическое поле 1, Для ударной волны справедливо энтропийное условие

$$u_L - a_L > s > u_R - a_R$$
,  $s < u_R \Rightarrow v_L > a_L$ ,  $v_R > 0$ ,  $v_R < a_R$ 

$$\frac{\gamma+1}{\gamma-1} a_L^2 < \frac{2a_L^2}{\gamma-1} + v_L^2 = \frac{2a_R^2}{\gamma-1} + v_R^2 < \frac{\gamma+1}{\gamma-1} a_R^2 \qquad \Rightarrow \qquad a_L < a_R.$$
$$0 < \frac{a_R^2}{\gamma-1} - \frac{a_L^2}{\gamma-1} = \frac{1}{2} (v_L^2 - v_R^2) \qquad \Rightarrow \qquad v_L > v_R.$$

Вычислительная аэродинамика

$$p_L - p_R = \rho_R v_R^2 - \rho_L v_L^2 = \rho_L v_L (v_R - v_L) < 0.$$

Для волны разрежения  $u_L - a_L < u_R - a_R$  (голова волны распространяется быстрее, чем ее хвост).

Из постоянства одного из инвариантов Римана имеем  $p_R/p_L = (\rho_R/\rho_L)^{\gamma}$ , или  $p_R/p_L = (a_R/a_L)^{\frac{2\gamma}{\gamma-1}}$ . Второй инвариант Римана дает

$$u_L - a_L + \frac{\gamma + 1}{\gamma - 1} a_L = u_L + \frac{2a_L}{\gamma - 1} = u_R + \frac{2a_R}{\gamma - 1} = u_R - a_R + \frac{\gamma + 1}{\gamma - 1} a_R > u_L - a_L + \frac{\gamma + 1}{\gamma - 1} a_R$$
$$\Rightarrow \quad a_L > a_R \quad \Rightarrow \quad p_L > p_R.$$

## Ударные волны и волны разрежения



Доказательство для характеристического поля 3 проводится аналогично.

Для контактного разрыва давление — инвариант Римана и, следовательно, не изменяется поперек него.

## Задача Римана в газовой динамике



Волны в первом и третьем характеристических полях — либо ударные волны, либо волны разрежения. Средняя волна — всегда контактный разрыв.

Давление *p*<sub>c</sub> находится с помощью итерационной процедуры. Остальные величины после этого вычисляются из явных формул.

Единственное решение задачи о распаде разрыва в газовой динамике существует при условии

$$u_R-u_L<\frac{2}{\gamma-1}(a_L+a_R)$$

# Приближенный солвер Роу

Решение задачи о распаде разрыва  $\tilde{u}(x,t) = \tilde{w}(x/t)$  может быть найдено одним из приближенных солверов. Естественный подход использовать для этого локальную линеаризацию.

$$\tilde{\mathbf{u}}_t + \tilde{\mathsf{A}} \ \tilde{\mathbf{u}}_x = 0$$

Разложим разность  $\mathbf{u}_R - \mathbf{u}_L$  по собственным векторам матрицы  $\tilde{A}$ :

$$\mathbf{u}_R - \mathbf{u}_L = \sum_p \alpha_p \tilde{\mathbf{r}}_p,$$
 тогда  $\tilde{\mathbf{w}}(x/t) = \mathbf{u}_L + \sum_{\lambda_p < x/t} \alpha_p \tilde{\mathbf{r}}_p = \mathbf{u}_R - \sum_{\lambda_p > x/t} \alpha_p \tilde{\mathbf{r}}_p$ 

Как выбрать матрицу  $\tilde{A}(\mathbf{u}_L, \mathbf{u}_R)$ ? Роу предложил наложить на нее три условия: 1.  $\tilde{A}(\mathbf{u}_R - \mathbf{u}_L) = \mathbf{f}(\mathbf{u}_R) - \mathbf{f}(\mathbf{u}_L),$ 

2. Ã диагонализуема и имеет вещественные собственные значения, 3.  $\tilde{A}(\mathbf{u}_L,\mathbf{u}_R) \rightarrow \mathbf{f}'(\mathbf{u})$ , когда  $\mathbf{u}_L,\mathbf{u}_R \rightarrow u$ .

Вычислительная аэродинамика
Он показал, что эти условия удовлетворяются, если выбрать матрицу как  $\tilde{A}(\mathbf{u}_L,\mathbf{u}_R) = A(\tilde{\mathbf{u}})$ , где величины в состоянии  $\tilde{\mathbf{u}}$  ("средние по Poy") вычисляются как

$$\tilde{u} = \frac{\sqrt{\rho_L} u_L + \sqrt{\rho_R} u_R}{\sqrt{\rho_L} + \sqrt{\rho_R}}, \quad \tilde{H} = \frac{\sqrt{\rho_L} H_L + \sqrt{\rho_R} H_R}{\sqrt{\rho_L} + \sqrt{\rho_R}}, \quad \tilde{a}^2 = (\gamma - 1) \left(\tilde{H} - \frac{\tilde{u}^2}{2}\right)$$

## Приближенный солвер Роу

Численный поток в схеме Роу может быть вычислен как

$$\begin{split} \mathbf{F}(\mathbf{u}_{L},\mathbf{u}_{R}) &= \mathbf{f}(\mathbf{w}(0)) = \mathbf{f}(\mathbf{u}_{L}) + \sum_{\tilde{\lambda}_{p}<0} \left[\mathbf{f}(\mathbf{u}_{p}) - \mathbf{f}(\mathbf{u}_{p-1})\right] = \mathbf{f}(\mathbf{u}_{L}) + \tilde{A} \sum_{\tilde{\lambda}_{p}<0} \left(\mathbf{u}_{p} - \mathbf{u}_{p-1}\right) = \\ &= \mathbf{f}(\mathbf{u}_{L}) + \tilde{A} \sum_{\tilde{\lambda}_{p}<0} \alpha_{p} \mathbf{r}_{p} = \mathbf{f}(\mathbf{u}_{L}) + \sum_{\tilde{\lambda}_{p}<0} \tilde{\lambda}_{p} \alpha_{p} \mathbf{r}_{p} \\ \mathbf{F}(\mathbf{u}_{L},\mathbf{u}_{R}) &= \mathbf{f}(\mathbf{u}_{L}) + \sum_{p=1}^{n} \tilde{\lambda}_{p}^{-} \alpha_{p} \mathbf{r}_{p}, \qquad \tilde{\lambda}_{p}^{-} = \min(\tilde{\lambda}_{p},0) = \frac{1}{2} \left(\tilde{\lambda}_{p} - |\tilde{\lambda}_{p}|\right) \\ \text{Аналогично,} \qquad \mathbf{F}(\mathbf{u}_{L},\mathbf{u}_{R}) &= \mathbf{f}(\mathbf{u}_{R}) - \sum_{p=1}^{n} \tilde{\lambda}_{p}^{+} \alpha_{p} \mathbf{r}_{p}, \qquad \tilde{\lambda}_{p}^{+} = \max(\tilde{\lambda}_{p},0) = \\ \frac{1}{2} \left(\tilde{\lambda}_{p} + |\tilde{\lambda}_{p}|\right). \\ \text{И наконец,} \qquad \mathbf{F}(\mathbf{u}_{L},\mathbf{u}_{R}) &= \frac{1}{2} \left(\mathbf{f}(\mathbf{u}_{L}) + \mathbf{f}(\mathbf{u}_{R})\right) - \sum_{p} |\tilde{\lambda}_{p}| \alpha_{p} \mathbf{r}_{p} = \frac{1}{2} \left(\mathbf{f}(\mathbf{u}_{L}) + \mathbf{f}(\mathbf{u}_{R})\right) - \\ &|\tilde{A}| \left(\mathbf{u}_{R} - \mathbf{u}_{L}\right) \end{split}$$

Вычислительная аэродинамика

Здесь  $|\tilde{A}| = R|\tilde{A}|R^{-1}$ . Коэффициенты  $\alpha_p$  вычисляются как  $\alpha = R^{-1}(\mathbf{u}_R - \mathbf{u}_L)$ .

Схема Роу принадлежит к классу методов расщепления разности векторов потоков. Она сохраняет без размазывания (в одной счетной ячейке) *стационарный* контактный разрыв.

#### Энтропийная поправка в звуковой точке

$$\mathbf{F}(\mathbf{u}_L,\mathbf{u}_R) = \frac{1}{2} \left( \mathbf{f}(\mathbf{u}_L) + \mathbf{f}(\mathbf{u}_R) \right) - \sum_p |\tilde{\lambda}_p| \alpha_p \mathbf{r}_p = \frac{1}{2} \left( \mathbf{f}(\mathbf{u}_L) + \mathbf{f}(\mathbf{u}_R) \right) - |\tilde{\mathsf{A}}| (\mathbf{u}_R - \mathbf{u}_L)$$

Матрица  $|\tilde{A}|$  в схеме Роу может рассматриваться как матрица численной диссипации. Очевидно, что диссипация обращается в нуль в тех точках, где равны нулю собственные значения. В частности, это может происходить в звуковых точках внутри ударных волн и волн разрежения. В результате могут появиться нефизические решения, нарушающие энтропийное условие ударные волны разрежения. Чтобы избежать этого, вводят так называемые энтропийные поправки (entropy fix). Пожалуй, наиболее распространенной является форма энтропийной поправки, предложенная Хартеном и И:

$$\mathbf{F}(\mathbf{u}_L,\mathbf{u}_R) = \frac{1}{2} \left( \mathbf{f}(\mathbf{u}_L) + \mathbf{f}(\mathbf{u}_R) \right) - \sum_p \psi(\tilde{\lambda}_p) \alpha_p \mathbf{r}_p, \qquad \psi(z) = \begin{cases} |z|, & |z| > \varepsilon \\ (z^2 + \varepsilon^2)/2\varepsilon, & |z| < \varepsilon \end{cases}$$

Здесь є —малый параметр, величина которого зависит от решаемой задачи.

Вычислительная аэродинамика

## Метод Стегера-Уорминга расщепления вектора потоков

В методах расщепления вектора потока он разбивается на сумму двух пото-ков — "положительного" и "отрицательного":

$$\mathbf{f}(\mathbf{u}) = \mathbf{f}^+(\mathbf{u}) + \mathbf{f}^-(\mathbf{u})$$

При этом собственные значения матрицы  $A^+ = \partial \mathbf{f}^+ / \partial \mathbf{u}$  положительны, а собственные значения матрицы  $A^- = \partial \mathbf{f}^- / \partial \mathbf{u}$  — отрицательны. Численный поток вычисляется как

$$\mathbf{F}(\mathbf{u}_L,\mathbf{u}_R) = \mathbf{f}^+(\mathbf{u}_L) + \mathbf{f}^-(\mathbf{u}_R)$$

Метод расщепления, предложенный Стегером и Уормингом, использует свойство однородности уравнений уравнений Эйлера:

$$\mathbf{f}(\mathbf{u}) = A\mathbf{u}, \qquad A = \partial \mathbf{f}/\partial \mathbf{u}$$
 (Вытекает из того,что  $\mathbf{f}(\alpha \mathbf{u}) = \alpha \mathbf{f}(\mathbf{u})$ ).

В методе Стегера-Уорминга

Вычислительная аэродинамика

$$f(u) = A^+(u + A^-(u)), \qquad A^+ = (A + |A|)/2, \quad A^- = (A - |A|)/2, \qquad A = RAR^{-1},$$

$$\mathsf{A}^{\pm} = \mathsf{R} \Lambda^{\pm} \mathsf{R}^{-1}, \quad \Lambda^{\pm} = diag\{\lambda_i^{\pm}\}, \quad \lambda_i^{\pm} = (\lambda_i \pm |\lambda_i|)/2.$$

#### Расщепление Стегера-Уорминга

• Одномерные уравнения Эйлера.

$$\lambda_1 = u - a, \quad \lambda_2 = u, \quad \lambda_3 = u + a.$$

$$\mathbf{f}^{\pm} = \frac{\rho}{2\gamma} \begin{bmatrix} \lambda_1^{\pm} + 2(\gamma - 1)\lambda_2^{\pm} + \lambda_3^{\pm} \\ (u - a)\lambda_1^{\pm} + 2(\gamma - 1)u\lambda_2^{\pm} + (u + a)\lambda_3^{\pm} \\ (H - ua)\lambda_1^{\pm} 2 + (\gamma - 1)u^2\lambda_2^{\pm} + (H + ua)\lambda_3^{\pm} \end{bmatrix}$$

• Трехмерные уравнения Эйлера.

$$\lambda_1 = u - a, \quad \lambda_2 = \lambda_3 = \lambda_4 = u, \quad \lambda_5 = u + a.$$

$$\mathbf{f}^{\pm} = \frac{\rho}{2\gamma} \begin{bmatrix} \lambda_1^{\pm} + 2(\gamma - 1)\lambda_2^{\pm} + \lambda_5^{\pm} \\ (u - a)\lambda_1^{\pm} + 2(\gamma - 1)u\lambda_2^{\pm} + (u + a)\lambda_5^{\pm} \\ v\lambda_1^{\pm} + 2(\gamma - 1)v\lambda_2^{\pm} + v\lambda_5^{\pm} \\ w\lambda_1^{\pm} + 2(\gamma - 1)w\lambda_2^{\pm} + w\lambda_5^{\pm} \\ (H - ua)\lambda_1^{\pm} 2 + (\gamma - 1)(u^2 + v^2 + w^2)\lambda_2^{\pm} + (H + ua)\lambda_5^{\pm} \end{bmatrix}$$

Вычислительная аэродинамика

#### Метод Ван Леера расщепления вектора потоков

Расщепление Ван Леера было сконструировано так, чтобы выполнялись два важных свойства:

- 1. «Расщепленные» матрицы Якоби  $A^+ = \partial \mathbf{f}^+ / \partial \mathbf{u}, A^- = \partial \mathbf{f}^- / \partial \mathbf{u}$  непрерывны.
- 2. Для дозвуковых течений расщепленные потоки вырождены, т.е. одно из собственных значений матриц А<sup>+</sup>, А<sup>-</sup> равно нулю.

Определим число Маха (с учетом знака скорости): M = u/a.

Если *M* > 1, то течение сверхзвуковое, и все собственные значения положительны, Тогда возьмем

$$\mathbf{f}^+ = \mathbf{f}, \quad \mathbf{f}^- = 0.$$

Аналогично, для M < -1,

$$\mathbf{f}^+ = \mathbf{0}, \quad \mathbf{f}^- = \mathbf{f}.$$

Вычислительная аэродинамика

В случае |M| < 1 используем тождество  $M = ((M+1)^2 - (M-1)^2)/4$ . Для первой компоненты вектора потоков можно написать

$$f_1 = \rho u = \rho a M = \rho a ((M+1)^2 - (M-1)^2)/4,$$
$$f_1^+ = \rho a (M+1)^2/4,$$
$$f_1^- = -\rho a (M-1)^2/4.$$

#### Расщепление ван Леера

Подобным же образом расщепляются другие компоненты вектора потоков. Для одномерных уравнений Эйлера получается

$$\mathbf{f}^{\pm} = \pm \frac{1}{4} \rho a (M \pm 1)^2 \begin{bmatrix} 1 \\ 2a \left(\frac{\gamma - 1}{2} M \pm 1\right) / \gamma \\ 2a^2 \left(\frac{\gamma - 1}{2} M \pm 1\right)^2 / (\gamma^2 - 1) \end{bmatrix}$$

В случае трехмерных уравнений Эйлера (для потоков в направлении *x*)

$$\mathbf{f}^{\pm} = \pm \frac{1}{4} \rho a (M \pm 1)^2 \begin{bmatrix} 1 \\ 2a \left(\frac{\gamma - 1}{2} M \pm 1\right) / \gamma \\ v \\ w \\ 2a^2 \left(\frac{\gamma - 1}{2} M \pm 1\right)^2 / (\gamma^2 - 1) + \frac{1}{2} (v^2 + w^2) \end{bmatrix}$$

Вычислительная аэродинамика

Легко проверить, что  $\mathbf{f} = \mathbf{f}^+ + \mathbf{f}^-$ . Очевидно также, что  $\mathbf{f}^+ \to 0$  когда  $M \to -1$ , и  $\mathbf{f}^- \to 0$  при  $M \to 1$ .

Как правило, методы расщепления вектора потоков более надежны, но и более диссипативны, чем методы расщепления разности потоков. Так стационарная ударная волна разрешается при расщеплении ван Леера с двумя внутренними точками.

## Memo∂ HLL

В статье Хартена, Лакса и ван Леера (Harten, Lax, van Leer – HLL) был предложен очень простой метод приближенного решения задачи о распаде разрыва.



$$\oint \mathbf{u} \, dx - \mathbf{f} \, dt = 0$$

$$\mathbf{u}_{*} (b_{R} - b_{L})T - \mathbf{u}_{R} b_{R}T + \mathbf{u}_{L} b_{L}T =$$

$$= \mathbf{f}(\mathbf{u}_{L}) T - \mathbf{f}(\mathbf{u}_{R}) T$$

$$\mathbf{u}_{*} = \frac{b_{R}u_{R} - b_{L}u_{L} - (\mathbf{f}(\mathbf{u}_{R}) - \mathbf{f}(\mathbf{u}_{L}))}{b_{R} - b_{L}}$$

$$-(\mathbf{u}_* - \mathbf{u}_L)b_L T = (\mathbf{f}(\mathbf{u}_L) - \mathbf{f}_*) T$$
$$(\mathbf{u}_* - \mathbf{u}_R)b_R T = (\mathbf{f}_* - \mathbf{f}(\mathbf{u}_R)) T$$
$$\mathbf{f}_* = \frac{b_R \mathbf{f}_L - b_L \mathbf{f}_R + b_L b_R (\mathbf{u}_R - \mathbf{u}_L)}{b_R - b_L}$$

Окончательно, поток в методе HLL можно записать как

$$\mathbf{f}(\mathbf{u}_L, \mathbf{u}_R) = \begin{cases} \mathbf{f}(\mathbf{u}_L), & b_L \ge 0\\ \frac{b_R \mathbf{f}(\mathbf{u}_L) - b_L \mathbf{f}(\mathbf{u}_R) + b_L b_R (\mathbf{u}_R - \mathbf{u}_L)}{b_R - b_L}, & b_L < 0 < b_R\\ \mathbf{f}(\mathbf{u}_R), & b_R \le 0 \end{cases}$$

Вычислительная аэродинамика

# Выбор скоростей в методе HLL(E)

• Наиболее простой выбор, дающий схему, удовлетворяющую энтропийному условию, есть

$$b_L = \min(u_L - a_L, u_R - a_R), \quad b_R = \max(u_L + a_L, u_R + a_R).$$

• Айнфельдт (Einfeldt) предложил другой выбор, обладающий тем свойством, что с ним получающаяся схема разрешает стационарную ударную волну без внутренних точек:

$$b_L = \min(u_L - a_L, \tilde{u} - \tilde{a}), \quad b_R = \max(u_R + a_R, \tilde{u} + \tilde{a}),$$

где  $\tilde{u}, \tilde{a}$  обозначают величины в состоянии, полученном усреднением по Роу между  $\mathbf{u}_L$  и  $\mathbf{u}_R$ .

Метод HLLE весьма надежен при расчете течений с сильными ударными волнами и волнами разрежения. Он, в частности, обладает важным свойством сохранения положительности: если плотность и кинетическая энергия были положительны на старом временном слое, то они останутся положительными и на новом. Он, однако, весьма диссипативен и особенно сильно размазывает контактные разрывы. Это естественно, поскольку он пропущен в построенном приближенном решении задачи Римана, Поэтому был предложен ряд способов как восстановить этот пропущенный контактный разрыв (HLLEM,HLLC,HLLR).

## Повышение порядка точности

• Кусочно-постоянная реконструкция решения в каждой расчетной ячейке приводит к схеме первого порядка точности. Очевидный способ повышения точности заключается в представлении решения в виде кусочно-линейной, кусочно-параболической и т.п. функции. Для этого нужно знать не только значения самой искомой функции в центре ячейки, но также значения ее первой, второй и т.д. производных:

$$W_j(x) = U_j + U'_j (x - x_j) + \frac{1}{2} U''_j (x - x_j)^2 + \dots$$

• Единственный способ вычислить эти производные — воспользоваться значением искомой функции в соседних точках. Например, для первой производной можно записать:

$$U'_{j} \approx \begin{cases} (U_{j+1} - U_{j})/\Delta x, \\ (U_{j} - U_{j-1})/\Delta x, \\ (U_{j+1} - U_{j-1})/2\Delta x \end{cases}$$

Вычислительная аэродинамика

• Однако, если просто использовать так вычисленные производные для восстановления решения внутри расчетных ячеек и вычисления "левых" и "правых" значений функции на гранях между ячейками, то получающийся результат не вполне удовлетворителен. Как мы уже видели, при использовании схем второго и более высоких порядков возникают численные осцилляции вблизи точек разрыва. Далее излагается как избавиться от осцилляций и гарантировать монотонность решения

#### Монотонные схемы и TVD схемы

Изученная нами теорема Лакса-Вендроффа утверждает, что если при измельчении сетки решение, полученное с помощью консервативной схемы сходится к чему-то, то оно сходится к слабому решению закона сохранения. Она ничего не говорит о том, должно ли оно сходиться. Для этой цели бесполезна и теорема Лакса об эквивалентности, так как она применима только к линейным разностным схемам. Для **скалярного** закона сохранения сходимость удается доказать для определенного класса нелинейно устойчивых (TV-устойчивых) схем.

• Явная, (p+q+1)-точечная схема

$$U_j^{n+1} = G(U_{j-q}^n, \dots, U_{j+p}^n)$$

называется *монотонной*, если G — монотонная возрастающая функция по каждому из (p+q+1) аргументов.

Вычислительная аэродинамика

• Схема называется TVD (total variation diminishing) схемой, если

$$TV(U^{n+1}) \le TV(U^n),$$
 где  $TV(U) = \sum_{j=-\infty}^{\infty} |U_{j+1} - U_j|$ 

• Схема называется *сохраняющей монотонность*, если из монотонности  $U^n$  следует монотонность  $U^{n+1}$ .

монотонная $\Rightarrow$ TVD схема	$\Rightarrow$	сохраняющая монотонность
------------------------------------	---------------	--------------------------

#### Нарушение свойства TVD схемой Лакса-Вендроффа

$$u_t + (u^2/2)_x = 0,$$
  $u_j^0 = \begin{cases} 1, \ j < 0 \\ 0, \ j \ge 0 \end{cases}$ 

После одного шага по схеме Лакса-Вендроффа получаем

$$u_j^1 = \begin{cases} 1, & j \le -1\\ 1.34, & j = 0\\ 0.23, & j = 1\\ 0, & j > 1 \end{cases}$$

 $TV(u^0) = 1,$   $TV(u^1) = 0.34 + 1.11 + 0.23 = 1.68$ 

Вычислительная аэродинамика

#### Монотонные схемы

• Теорема Годунова. За исключением тривиального случая, когда оператор *G* есть чистый перенос, все монотонные схемы самое большое первого порядка точности.

Ошибка аппроксимации  $au_n^j$  схемы

$$U_{j}^{n+1} = U_{j}^{n} - \frac{\Delta t}{\Delta x} (F_{j+1/2}^{n} - F_{j-1/2}^{n})$$

выражается как

$$\tau_n^j = -\Delta t (q(u)u_x)_x + \Delta t O(\Delta t^2 + \Delta x^2),$$

где

$$q(u) = \frac{1}{2} \left( \frac{\Delta x^2}{\Delta t^2} \sum_{k=-q}^p k^2 G_k(u,\ldots,u) - f'(u)^2 \right), \quad u \equiv u(t_n, x_j).$$

Можно показать, что для монотонной схемы  $q(u) \leq 0$  и равенство достигается только в том случае, когда оператор G есть чистая трансляция.

Вычислительная аэродинамика

#### Трехточечные TVD схемы

• Рассмотрим трехточечные схемы ( $F_{j+1/2} = F(U_j, U_{j+1})$ ). Запишем такую схему в виде

$$U_{j}^{n+1} = U_{j}^{n} + C_{j+1/2}\Delta_{+}U_{j}^{n} - D_{j-1/2}\Delta_{-}U_{j}^{n}, \qquad \Delta_{+}U_{j} = U_{j+1} - U_{j}, \ \Delta_{-}U_{j} = U_{j} - U_{j-1}.$$

Тогда схема TVD при выполнении следующих условий:

$$C_{j+1/2} \ge 0, \quad D_{j-1/2} \ge 0, \quad C_{j+1/2} + D_{j-1/2} \le 1.$$

• Перепишем ту же схему в виде

$$U_{j}^{n+1} = U_{j}^{n} - \frac{\Delta t}{\Delta x} (F_{j+1/2} - F_{j-1/2}), \qquad F_{j+1/2} = \frac{1}{2} (f(u_{j}) + f(u_{j+1})) - \frac{\Delta x}{\Delta t} Q_{j+1/2} (u_{j+1} - u_{j})$$

Схема будет TVD тогда и только тогда, когда численный коэффициент вязкости удовлетворяет условию

$$\lambda |a_{j+1/2}| \le Q_{j+1/2} \le 1, \qquad \lambda = \frac{\Delta t}{\Delta x} \qquad a_{j+1/2} = \begin{cases} \frac{f(u_{j+1} - f(u_j))}{u_{j+1} - u_j}, & u_j \ne u_{j+1} \\ f'(u_j), & u_j = u_{j+1} \end{cases}$$

Вычислительная аэродинамика

#### Трехточечные TVD схемы



Для схемы Лакса-Вендроффа  $Q_{j+1/2} = \lambda^2 a_{j+1/2}^2$ , так что она лежит вне TVD области.

• Трехточечные TVD схемы — самое большее первого порядка точности.

## Ограничения точности для TVD схем общего вида

• На гладких экстремумах, не являющихся звуковыми точками, TVD схемы первого порядка точности.

$$U_{j}^{n+1} = U_{j}^{n} + C_{j+1/2}\Delta_{+}U_{j}^{n} - D_{j-1/2}\Delta_{-}U_{j}^{n},$$
  

$$C_{j+1/2} = C(U_{j-q+1}^{n}, \dots, U_{j+p+1}^{n}), \quad D_{j-1/2} = C(U_{j-q}^{n}, \dots, U_{j+p}^{n}).$$

Выписав выражение для ошибки аппроксимации, получаем следующие условия для согласованности и точности второго порядка в точке где  $u_x = 0$ :

$$C-D = -\lambda f'(u), \qquad C+D = (\lambda f'(u))^2$$

$$2C = (\lambda f'(u))^2 - \lambda f'(u), \qquad 2D = (\lambda f'(u))^2 + \lambda f'(u)$$

Из условия Куранта  $\lambda f'(u) < 1$  вытекает, что *C* и *D* не могут быть обе неотрицательными. В то же время это требуется для TVD схемы. Таким образом, если  $f'(u) \neq 0$ , TVD схема будет первого порядка точности на гладком экстремуме.

Вычислительная аэродинамика

• Если линейная разностная аппроксимация

$$U_j^{n+1} = \sum_{k=-q}^p a_k U_{j+k}^n$$

есть TVD схема, то она первого порядка точности.

#### Первый порядок на гладких экстремумах



#### Условие невозрастания полной вариации

Рассмотрим схему общего вида (не трехточечную), записанную в виде

$$U_{j}^{n+1} = U_{j}^{n} + C_{j+1/2}\Delta_{+}U_{j}^{n} - D_{j-1/2}\Delta_{-}U_{j}^{n},$$
  

$$C_{j+1/2} = C(U_{j-q+1}^{n}, \dots, U_{j+p+1}^{n}), \quad D_{j-1/2} = C(U_{j-q}^{n}, \dots, U_{j+p}^{n}).$$

Она будет удовлетворять TVD-свойству, если выполнены условия

$$C_{j+1/2} \ge 0,$$
  $D_{j-1/2} \ge 0,$   $C_{j+1/2} + D_{j-1/2} \le 1.$ 

Доказательство

$$\begin{split} \sum_{j=-\infty}^{\infty} |U_{j+1}^{n+1} - U_{j}^{n+1}| &= \sum_{j=-\infty}^{\infty} |(U_{j+1}^{n} - U_{j}^{n}) + C_{j+3/2} (U_{j+2}^{n} - U_{j+1}^{n}) - \\ &- C_{j+1/2} (U_{j+1}^{n} - U_{j}^{n}) - D_{j+1/2} (U_{j+1}^{n} - U_{j}^{n}) + D_{j-1/2} (U_{j}^{n} - U_{j-1}^{n})| = \\ &= \sum_{j=-\infty}^{\infty} |C_{j+3/2} (U_{j+2}^{n} - U_{j+1}^{n}) + (1 - C_{j+1/2} - D_{j+1/2}) (U_{j+1}^{n} - U_{j}^{n}) + D_{j-1/2} (U_{j}^{n} - U_{j-1}^{n})| \\ &\sum_{j=-\infty}^{\infty} |U_{j+1}^{n+1} - U_{j}^{n+1}| \leq \sum_{j=-\infty}^{\infty} |C_{j+3/2} (U_{j+2}^{n} - U_{j+1}^{n})| \\ &+ \sum_{j=-\infty}^{\infty} |(1 - C_{j+1/2} - D_{j+1/2}) (U_{j+1}^{n} - U_{j}^{n})| + \sum_{j=-\infty}^{\infty} |D_{j-1/2} (U_{j}^{n} - U_{j-1}^{n})| \end{split}$$

Вычислительная аэродинамика

#### TVD схемы

$$\begin{split} \sum_{j=-\infty}^{\infty} & |U_{j+1}^{n+1} - U_{j}^{n+1}| \leq \sum_{j=-\infty}^{\infty} C_{j+3/2} |(U_{j+2}^{n} - U_{j+1}^{n})| \\ & + \sum_{j=-\infty}^{\infty} \left(1 - C_{j+1/2} - D_{j+1/2}\right) |(U_{j+1}^{n} - U_{j}^{n})| + \sum_{j=-\infty}^{\infty} D_{j-1/2} |(U_{j}^{n} - U_{j-1}^{n})| \end{split}$$

$$\begin{split} \sum_{j=-\infty}^{\infty} |U_{j+1}^{n+1} - U_{j}^{n+1}| &\leq \sum_{j=-\infty}^{\infty} C_{j+1/2} |(U_{j+1}^{n} - U_{j}^{n})| + \sum_{j=-\infty}^{\infty} (1 - C_{j+1/2} - D_{j+1/2}) |(U_{j+1}^{n} - U_{j}^{n})| \\ &+ \sum_{j=-\infty}^{\infty} D_{j+1/2} |(U_{j+1}^{n} - U_{j}^{n})| = \sum_{j=-\infty}^{\infty} |U_{j+1}^{n} - U_{j}^{n}| \\ &\Rightarrow TV(U^{n+1}) \leq TV(U^{n}) \end{split}$$

#### Замечание о стационарном решении

Если выполнены условия предыдущей теоремы, тогда стационарное решение  $U_i$  будет монотонным, т.е.

$$\min(U_{j-1}, U_{j+1}) \le U_j \le \max(U_{j-1}, U_{j+1})$$

Доказательство

$$U_{j}^{n+1} = U_{j}^{n} + C_{j+1/2} \left( U_{j+1}^{n} - U_{j}^{n} \right) - D_{j-1/2} \left( U_{j}^{n} - U_{j-1}^{n} \right) \qquad \Rightarrow \\ U_{j} = \frac{C_{j+1/2} U_{j+1} + D_{j-1/2} U_{j-1}}{C_{j+1/2} + D_{j-1/2}}$$

и искомый результат немедленно следует из положительности коэффициентов.

#### Ограничители наклона (slope limiters)

$$u_t + f_x = 0,$$
  $f(u) = f^+(u) + f^-(u),$   $df^+/du \ge 0, df^-/du \le 0,$   $\forall u \in \mathbb{R}$ 

$$U_{j}^{n+1} = U_{j}^{n} + \frac{\Delta t}{\Delta x} \left[ F^{+}(U_{j-1/2}^{L}) - F^{+}(U_{j+1/2}^{L}) + F^{-}(U_{j-1/2}^{R}) - F^{-}(U_{j+1/2}^{R}) \right]$$

Рассмотрим следующую реконструкцию:

$$U_{j+1/2}^{L} = U_{j}^{n} + \frac{1}{2} \psi(R_{j}^{n}) (U_{j}^{n} - U_{j-1}^{n}), \qquad U_{j-1/2}^{R} = U_{j}^{n} - \frac{1}{2} \psi(\frac{1}{R_{j}^{n}}) (U_{j+1}^{n} - U_{j}^{n}), \qquad R_{j}^{n} = \frac{1}{2} (U_{j+1}^{n} - U_{j}^{n}) (U_{j+1}^{n} - U_{j}^{n}), \qquad R_{j}^{n} = \frac{1}{2} (U_{j+1}^{n} - U_{j}^{n}) (U_{j+1}^{n} - U_{j}^{n}) (U_{j+1}^{n} - U_{j}^{n}), \qquad R_{j}^{n} = \frac{1}{2} (U_{j+1}^{n} - U_{j}^{n}) (U_{j+1}^{n} - U_{j+1}^{n}) (U_{j+$$

Здесь  $U_j^n \approx \frac{1}{\Delta x} \int_{x_{j-1/2}}^{x_{j+1/2}} u(\xi, n\Delta t) d\xi, \quad \psi : \mathbb{R} \mapsto \mathbb{R}$  – непрерывная функция, называемая лимитером (ограничителем).

 $\psi = 0$  соответствует схеме первого порядка,  $\psi = 1$  — односторонней схеме второго порядка с разностями против потока.

Покажем, что таким образом получается TVD-схема.

Вычислительная аэродинамика

#### TVD схемы

Доказательство.

$$C_{j+1/2} = -\frac{\Delta t}{\Delta x} \cdot \frac{F^{-}(U_{j+1/2}^{R}) - F^{-}(U_{j-1/2}^{R})}{U_{j+1/2}^{R} - U_{j-1/2}^{R}} \cdot \frac{U_{j+1/2}^{R} - U_{j-1/2}^{R}}{U_{j+1}^{n} - U_{j}^{n}},$$
$$D_{j-1/2} = \frac{\Delta t}{\Delta x} \cdot \frac{F^{+}(U_{j+1/2}^{L}) - F^{+}(U_{j-1/2}^{L})}{U_{j+1/2}^{L} - U_{j-1/2}^{L}} \cdot \frac{U_{j+1/2}^{L} - U_{j-1/2}^{L}}{U_{j}^{n} - U_{j-1/2}^{n}}$$

Чтобы удовлетворить условия<br/>м $C_{j+1/2} \geq 0, \ D_{j-1/2} \geq 0,$ достаточно потребовать

$$\frac{U_{j+1/2}^{R} - U_{j-1/2}^{R}}{U_{j+1}^{n} - U_{j}^{n}} \ge 0, \qquad \frac{U_{j+1/2}^{L} - U_{j-1/2}^{L}}{U_{j}^{n} - U_{j-1}^{n}} \ge 0 \qquad (*)$$

Вычислительная аэродинамика

#### Ограничители наклона (slope limiters)

Условие  $C_{j+1/2} + D_{j-1/2} \le 1$  будет выполнено, если взять  $\Delta t$  достаточно малым.

Подставив в полученные неравенства выражения для  $U_{j\pm 1/2}^{L,R}$ , получим, что достаточно выполнения условия

$$1+\frac{1}{2} \psi(R)-\frac{1}{2} \psi(S)\cdot \frac{1}{S} \ge 0, \qquad \forall R,S \in \mathbb{R}.$$

Равномерная ограниченность левой части (\*) получается, если потребовать

$$\psi(R) - \psi(S) \cdot \frac{1}{S} \leq 2M, \qquad \forall R, S \in \mathbb{R}, \quad M \in (0, \infty).$$

Таким образом, требование выполнения TVD свойства приводит к условию, которому должен удовлетворять лимитер:

$$-2 \leq \psi(R) - \psi(S) \cdot \frac{1}{S} \leq 2M, \quad \forall R, S \in \mathbb{R}.$$

Это неравенство удовлетворяется, если

$$\alpha \leq \psi(R) \leq M, \quad \forall R \in \mathbb{R}$$
 и  $-M \leq \frac{\psi(R)}{R} \leq 2 + \alpha, \quad \forall R \in \mathbb{R}$   $(\alpha \in [-2,0])$ 

Вычислительная аэродинамика

Область TVD



## Второй порядок точности

Очевидно, что если  $\psi \equiv 0$ , то TVD схема — первого порядка. При каких условиях на ограничитель схема будет второго порядка точности? Определим

$$\begin{split} \tilde{U}_{j+1/2}^{L} &= U_{j}^{n} + \frac{1}{2} \, (U_{j}^{n} - U_{j-1}^{n}), \qquad U_{j+1/2}^{L} = U_{j}^{n} + \frac{1}{2} \, \psi(R_{j}^{n}) \, (U_{j}^{n} - U_{j-1}^{n}), \\ R_{j}^{n} &= \frac{U_{j+1}^{n} - U_{j}^{n}}{U_{j}^{n} - U_{j-1}^{n}} \\ \tilde{U}_{j-1/2}^{R} &= U_{j}^{n} - \frac{1}{2} \, (U_{j+1}^{n} - U_{j}^{n}), \qquad U_{j-1/2}^{R} = U_{j}^{n} - \frac{1}{2} \, \psi(\frac{1}{R_{j}^{n}}) \, (U_{j+1}^{n} - U_{j}^{n}), \\ \frac{1}{R_{j}^{n}} &= \frac{U_{j}^{n} - U_{j-1}^{n}}{U_{j+1}^{n} - U_{j}^{n}} \end{split}$$

Значения  $\tilde{U}_{j+1/2}^L$ ,  $\tilde{U}_{j-1/2}^R$  соответствуют  $\psi(R) \equiv 1$ , т.е. односторонней противопотоковой схеме 2-го порядка.

Вычислительная аэродинамика

• TVD схема будет схемой 2-го порядка, если

$$U_{j+1/2}^{L} - U_{j-1/2}^{L} = \tilde{U}_{j+1/2}^{L} - \tilde{U}_{j-1/2}^{L} + O(\Delta x^{3}) \quad \text{M} \quad U_{j+1/2}^{L} = \tilde{U}_{j+1/2}^{L} + O(\Delta x^{2}) \quad (*)$$

• Далее получаем

$$U_{j+1/2}^{L} = \tilde{U}_{j+1/2}^{L} + \left(\frac{1}{2} \psi(R_{j}) - 1\right) \left(U_{j} - U_{j-1}\right)$$

Предполагая, что  $\partial u/\partial x$  отграничена от 0, имеем

$$R_{j} = \frac{U_{j+1} - U_{j}}{U_{j} - U_{j-1}} = 1 + \frac{U_{j+1} - 2U_{j} + U_{j-1}}{U_{j} - U_{j-1}} = 1 + O(\Delta x)$$
$$\psi(R_{j}) = \psi(1) + \frac{d\psi}{dR}(1) \cdot (R_{j} - 1) + O(\Delta x^{2})$$

Вычислительная аэродинамика

## Второй порядок точности

Получаем, что если  $\psi(1) = 1$ , то второе из условий (\*) выполняются. Далее

$$\begin{split} U_{j+1/2}^{L} &= \tilde{U}_{j+1/2}^{L} + \frac{1}{2} \, \frac{d\psi}{dR} (1) \, \left( \frac{U_{j+1} - 2U_j + U_{j-1}}{U_j - U_{j-1}} \right) \cdot (U_j - U_{j-1}) + O((\Delta x^3)) \\ &= \tilde{U}_{j+1/2}^{L} + \frac{1}{2} \, \frac{d\psi}{dR} (1) \, \left( U_{j+1} - 2U_j + U_{j-1} \right) + O((\Delta x^3)) \end{split}$$

Таким образом и первое условие удовлетворяется.

- Если  $\psi(1) = 1$  и  $\psi \in C^2$ , то TVD схема будет второго порядка точности по пространству.
- Схема будет линейной, если  $\psi(R) = a + bR$ ,  $a, b \in \mathbb{R}$ . Очевидно, что ни одна линейная схема не может одновременно быть второго порядка точности и удовлетворять TVD свойству.
## Примеры ограничителей. MinMod

$$\Psi_{MM}(R) = \begin{cases} 0, & R \leq 0 \\ \min(1, R), & R > 0 \end{cases}, \quad \Psi_{MM}(1) = 1$$



Ограничитель Minmod

Примеры ограничителей. Ограничитель Ван Леера

$$\Psi_{VL}(R) = \frac{R + |R|}{|R| + 1} = \begin{cases} 0, & R \le 0\\ \frac{2R}{R+1}, & R > 0 \end{cases}, \qquad M = 2, \ \alpha = 0, \qquad \Psi_{VL}(1) = 1$$



Ограничитель ван Леера

#### Примеры ограничителей. Ограничитель Ван Альбада

$$\psi_{VA}(R) = rac{R^2 + R}{R^2 + 1}, \qquad \qquad M = 2, \; \alpha = -1/2, \qquad \psi_{VA}(1) = 1, \quad \psi_{VA} \in C^{\infty}$$



Ограничитель ван Альбада

### Примеры ограничителей. Superbee

$$\psi_{SB}(R) = \begin{cases} 0, & R \leq 0\\ \max(\min(2R, 1), \min(R, 2)), & R > 0 \end{cases}$$
$$\psi_{SB}(1) = 1$$

### Примеры ограничителей. Модифицированный MinMod

$$\psi_{MM}^{c}(R) = \begin{cases} 0, & R \leq 0\\ \min(c, R), & R > 0, & 1 \leq c \leq 2 \end{cases}$$
$$\psi_{MM}^{c}(1) = 1$$

Вычислительная аэродинамика

#### Связь с линейной реконструкцией

Если решение представлено в каждой ячейке линейной функцией, тогда

$$U_{j+1/2}^{L} - U_{j} = U_{j} - U_{j-1/2}^{R} \quad \Rightarrow \quad \psi(R_{j}) \left(U_{j} - U_{j-1}\right) = \psi(\frac{1}{R_{j}}) \left(U_{j+1} - U_{j}\right) \quad \Rightarrow \quad \psi\left(\frac{1}{R_{j}}\right) = \frac{\psi(R_{j})}{R_{j}}$$

Таким образом, если ограничитель обладает свойством  $\psi\left(\frac{1}{R}\right) = \frac{\psi(R)}{R}, \ \forall R \in \mathbb{R}$  тогда можно говорить о линейной реконструкции решения в каждой счетной ячейке. Ограничители  $\psi_{MM}, \ \psi_{VL}, \ \psi_{VA}, \ \psi_{SB}$  обладают данным свойством,  $\psi_{MM}^c$  — нет.

• В случае линейной реконструкции, TVD свойство эквивалентно

$$\alpha \leq \psi(R) \leq M, \qquad -M \leq \psi(R) \leq 2 + \alpha \qquad \forall R \in \mathbb{R}$$

Взяв M = 2, сведем это к одному условию

$$\alpha \leq \psi(R) \leq 2 + \alpha \qquad \forall R \in \mathbb{R}, \quad (\alpha \in [-2,0]) \qquad \Rightarrow \qquad \psi_{max} - \psi_{min} \leq 2$$

Вычислительная аэродинамика

## Третий порядок точности

Если ограничитель имеет дополнительное свойство  $\psi'(1) = 2/3$ , то можно показать, что схема будет иметь третий порядок точности в точках, где производная решения не равна нулю. Поскольку  $\psi(R)/R = \psi(1/R)$  влечет  $\psi'(1) = 1/2$ , то 2/3-ограничитель не может быть линейной реконструкцией. Примеры таких ограничителей

$$\psi_{2/3}^1(R) = \frac{4R^2 + 2R}{3(R^2 + 1)}, \qquad \psi_{2/3}^2(R) = \frac{2R^2 + R}{2R^2 - R + 2}$$

## Третий порядок точности



2/3-ограничитель

#### к-формула ван Леера

В литературе часто встречается так называемая к-формула ван Леера:

$$U_{j+1/2}^{L} = U_{j} + \frac{1}{4} \left[ (1-\kappa) \widetilde{\Delta_{j-1/2}} + (1+\kappa) \widetilde{\Delta_{j+1/2}} \right],$$
$$U_{j-1/2}^{R} = U_{j} - \frac{1}{4} \left[ (1-\kappa) \widetilde{\Delta_{j+1/2}} + (1+\kappa) \widetilde{\Delta_{j-1/2}} \right],$$

$$\widetilde{\Delta_{j+1/2}} = \operatorname{Lim}(U_{j+1} - U_j, U_j - U_{j-1}), \quad \widetilde{\Delta_{j-1/2}} = \operatorname{Lim}(U_j - U_{j-1}, U_{j+1} - U_j)$$

с утверждением, что она дает третий порядок точности при  $\kappa = 1/3$ . В действительности реконструкция по данной формуле будет третьего порядка, если не применять ограничителей. В противном случае справедливость этого утверждения зависит от свойств используемого ограничителя. Формулу ван Леера можно переписать в стандартном виде, использованном нами, и анализировать также, как это делалось выше.

## Обобщение на многомерный случай

$$u_t + f_x + g_y = 0$$

$$\begin{aligned} U_{jk}^{n+1} &= U_{jk}^{n} + \frac{\Delta t}{\Delta x} \left[ F^{+}(U_{j-1/2,k}^{L}) - F^{+}(U_{j+1/2,k}^{L}) + F^{-}(U_{j-1/2,k}^{R}) - F^{-}(U_{j+1/2,k}^{R}) \right] + \\ &+ \frac{\Delta t}{\Delta y} \left[ G^{+}(U_{j,k-1/2}^{L}) - G^{+}(U_{j,k+1/2}^{L}) + G^{-}(U_{j,k-1/2}^{R}) - G^{-}(U_{j,k+1/2}^{R}) \right] \end{aligned}$$

$$U_{j+1/2,k}^{L} = U_{j,k}^{n} + \frac{1}{2} \psi(R_{j,k}^{n}) (U_{j,k}^{n} - U_{j-1,k}^{n}) U_{j-1/2,k}^{R} = U_{j,k}^{n} - \frac{1}{2} \psi(\frac{1}{R_{j,k}^{n}}) (U_{j+1,k}^{n} - U_{j,k}^{n}) R_{j,k}^{n} = \frac{U_{j+1,k}^{n} - U_{j,k}^{n}}{U_{j,k}^{n} - U_{j-1,k}^{n}}$$

$$\begin{split} U_{j,k+1/2}^{L} &= U_{j,k}^{n} + \frac{1}{2} \ \psi(S_{j,k}^{n}) \ (U_{j,k}^{n} - U_{j,k-1}^{n}), \\ U_{j,k-1/2}^{R} &= U_{j,k}^{n} - \frac{1}{2} \ \psi(\frac{1}{S_{j,k}^{n}}) \ (U_{j,k+1}^{n} - U_{j,k}^{n}) \end{split} \qquad S_{j,k}^{n} = \frac{U_{j,k+1}^{n} - U_{j,k}^{n}}{U_{j,k}^{n} - U_{j,k-1}^{n}} \end{split}$$

Вычислительная аэродинамика

$$U_{j,k}^{n} \approx \frac{1}{\Delta x \Delta y} \int_{x_{j-1/2}}^{x_{j+1/2}} \int_{y_{k-1/2}}^{y_{k+1/2}} u(\xi, \eta, n\Delta t) \, d\xi \, d\eta$$
$$U_{j+1/2,k}^{L}, U_{j+1/2,k}^{R} \approx \frac{1}{\Delta y} \int_{y_{k-1/2}}^{y_{k+1/2}} u(x_{j+1/2}, \eta, n\Delta t) \, d\eta$$

Обобщение на систему законов сохранения

$$\mathbf{u}_t + \mathbf{f}_x = 0,$$
  $A(\mathbf{u}) = \partial \mathbf{f} / \partial \mathbf{u} = \mathsf{R}^{-1}(\mathbf{u}) \Lambda(\mathbf{u}) \mathsf{R}(\mathbf{u})$ 

Определим локальные характеристические переменные

$$\mathbf{W}_{j-q} = \mathsf{R}_{j}^{-1} \mathbf{U}_{j-q}, \ \dots, \ \mathbf{W}_{j} = \mathsf{R}_{j}^{-1} \mathbf{U}_{j}, \ \dots, \ \mathbf{W}_{j+p} = \mathsf{R}_{j}^{-1} \mathbf{U}_{j+p},$$
$$\mathbf{W}_{j} = \{W_{j}^{(\alpha)}\} = (W_{j}^{(1)}, \dots, W_{j}^{(n)})^{T}.$$

Реконструкцию будем делать в локальном характеристическом поле:

$$\begin{split} W_{j+1/2}^{(\alpha)L} &= W_j^{(\alpha)} + \frac{1}{2} \ \psi(S_j^{(\alpha)}) \ (W_j^{(\alpha)} - W_{j-1}^{(\alpha)}) \\ W_{j-1/2}^{(\alpha)R} &= W_j^{(\alpha)} - \frac{1}{2} \ \psi(\frac{1}{S_j^{(\alpha)}}) \ (W_{j+1}^{(\alpha)} - W_j^{(\alpha)}) \end{split} \qquad S_j^{(\alpha)} = \frac{W_{j+1}^{(\alpha)} - W_j^{(\alpha)}}{W_j^{(\alpha)} - W_{j-1}^{(\alpha)}} \end{split}$$

Обратное преобразование к физическим переменным

$$\mathbf{U}_{j+1/2}^{L} = \mathsf{R}_{j} \; \mathbf{W}_{j+1/2}^{L} \qquad \mathbf{U}_{j-1/2}^{R} = \mathsf{R}_{j} \; \mathbf{W}_{j-1/2}^{R}$$

Вычислительная аэродинамика

# ГЛАВА 3. СХЕМЫ ВЫСОКОГО ПОРЯДКА

#### Схемы высокого порядка

- Стандартные TVD схемы, имеющие второй порядок точности вдали от разрывов и экстремумов решения) хорошо подходят для расчета сверхзвуковых течений с небольшим числом изолированных ударных волн. Однако, задачи, содержащие как ударные волны, так и многочисленные сложные структуры в областях, где решение гладкое, требуют применения более точных вычислительных инструментов. Их необходимость особенно очевидна для таких приложений как
  - прямое численное моделирование (DNS) и моделирование методом крупных вихрей (LES) сжимаемых переходных и турбулентных течений,
  - моделирование отрывных и струйных течений,
  - вычислительная аэроакустика,
  - моделирование сверхзвукового горения и детонации,
  - ... и для многих других!

Вычислительная аэродинамика

• Важной целью является развитие алгоритмов и расчетных программ, способных надежно проводить сквозной счет сильных ударных волн и, одновременно, с высокой точностью моделировать гладкую часть сверхзвуковых течений, включающих сложные взаимодействия ударных волн между собой, с пограничными слоями, вихрями, акустическими волнами и волнами гидродинамической неустойчивости. Современные ENO (essentially non-oscillatory) и WENO (weighted ENO) схемы представляются естественными кандидатами на роль базового вычислительного инструмента в таких алгоритмах и программах.

#### Пример: стартовый процесс в плоском сопле



#### Процесс запуска сопла

Падающая ударная волна, движущаяся с числом Маха скачка, равным 3, только что прошла через плоское сопло. За этой волной имеется несколько контактных поверхностей, содержащих вихри; между этими поверхностями и горлом сопла вторая ударная волна, направленная против течения, но сносимая вниз по потоку и вызывающая отрыв пограничных слоев.

Идущие от стенок волны Маха указывают на установление сверхзвукового течения вниз по потоку от горла. (Amann, H.-O., воспроизведено по "Альбому течений жидкости и газа составленному М. Ван-Дайком).

### ЕКО схемы

Основная идея: использовать кусочно-полиномиальную реконструкцию и избежать интерполирования через разрывы.



## Сравнение различных ЕКО и WENO схем

- Конечнообъемные ENO схемы (Harten et al., 1987):
  - используют локальный адаптивный шаблон для реконструкции переменных на границах ячеек  $U_{i+1/2}^{L,R}$  из средних по ячейкам  $\overline{U}_j$ ;
  - используют приближенное решение задачи Римана, чтобы вычислить численные потоки  $F_{j+1/2} = F(U_{j+1/2}^L, U_{j+1/2}^R).$
- Конечноразностные ENO схемы (Shu and Osher, 1988):
  - используют расщепление потоков в центрах ячеек, чтобы выделить их "положительную" и "отрицательную" части;
  - используют локальный адаптивный шаблон для реконструкции численных потоков  $\widehat{F}_{j+1/2}$  из "расщепленных"потоков в центрах ячеек.
- Конечнообъемные WENO схемы (Liu, Osher and Chan, 1994):
  - используют выпуклую линейную комбинацию шаблонов с адаптивными коэффициентами для реконструкции  $U_{i+1/2}^{L,R}$ ;
  - используют приближенное решение задачи Римана подобно конечнообъемным ENO.

Вычислительная аэродинамика

- Конечноразностные WENO schemes (Jiang and Shu, 1996):
  - используют расщепление потоков подобно конечноразностным ENO;
  - используют выпуклую линейную комбинацию шаблонов с адаптивными коэффициентами для реконструкции  $\widehat{F}_{i+1/2}$ .

#### Если решение достаточно гладкое:

для конечнообъемных ENO и WENO схем

$$\rightarrow \quad \overline{U}_{j} = u(x_{j}) + O(\Delta x^{2}) \\ U_{j+1/2}^{L,R} = u(x_{j+1/2}) + O(\Delta x^{r}) \\ F_{j+1/2} = f(x_{j+1/2}) + O(\Delta x^{r}) \\ \rightarrow \quad \widehat{F}_{j+1/2} = f(x_{j+1/2}) + O(\Delta x^{2}) \\ \frac{\widehat{F}_{j+1/2} - \widehat{F}_{j-1/2}}{\Delta x} = \frac{\partial f}{\partial x}(x_{j+1/2}) + O(\Delta x^{r})$$

(где *r* – порядок аппроксимации схемы).

#### Две задачи полиномиальной реконструкции

• Задача 1. Даны средние по ячейкам от функции u(x):

$$\overline{U}_j = \frac{1}{\Delta x} \int_{x_{j-1/2}}^{x_{j+1/2}} u(\xi) \, dx, \qquad j = 1, 2, \dots, N.$$

Для каждой ячейки  $\Delta_j = [x_{j-1/2}, x_{j+1/2}]$  найти полином  $p_j(x)$  степени не выше k-1, аппроксимирующий u(x) внутри ячейки с k-ым порядком точности:

$$p_j(x) = u(x) + O(\Delta x^k), \qquad x \in \Delta_j, \quad j = 1, 2, \dots, N.$$

В частности,

$$U_{j-1/2}^R \equiv p_j(x_{j-1/2}) = u(x_{j-1/2}) + O(\Delta x^k), \qquad U_{j+1/2}^L \equiv p_j(x_{j+1/2}) = u(x_{j+1/2}) + O(\Delta x^k).$$

• Задача 2. Даны значения функции u(x) в центрах ячеек  $U_j \equiv u(x_j)$ . Найти величины  $\widehat{U}_{j+1/2} = \widehat{U}(U_{j-r}, \dots, U_{j+s}), \quad j = 0, \dots, N$ , разность которых аппроксимирует производную u'(x) с *k*-ым порядком точности:

$$\frac{1}{\Delta x} \left( \widehat{U}_{j+1/2} - \widehat{U}_{j-1/2} \right) = u'(x_j) + O(\Delta x^k), \quad j = 1, 2, \dots, N.$$

Вычислительная аэродинамика

#### Реконструкция из средних по ячейкам

Пусть *k* задано. Выберем шаблон  $S(j) \equiv \{\Delta_{j-r}, \dots, \Delta_{j+s}\}$ , состоящий из ячейки  $\Delta_j$ , *r* ячеек слева и *s* ячеек справа. Существует единственный полином p(x) степени k-1 = r+s, чьи средние по каждой ячейке шаблона совпадают со средними функции u(x):

$$\frac{1}{\Delta x}\int_{x_{i-1/2}}^{x_{i+1/2}} p(\xi) d\xi = \overline{U}_i, \qquad i = j-r, \dots, j+s.$$

Этот полином и дает искомую реконструкцию. Что касается значений на гранях ячейки, то они оказываются линейными комбинациями средних по ячейкам, с коэффициентами  $c_{ri}$ ,  $\tilde{c}_{ri}$ , не зависящими от самой функции u(x):

$$U_{j+1/2}^{R} = \sum_{i=0}^{k-1} c_{ri} \,\overline{U}_{j-r+i}, \qquad U_{j-1/2}^{L} = \sum_{i=0}^{k-1} \tilde{c}_{ri} \,\overline{U}_{j-r+i}.$$

Если мы идентифицируем r не с ячейкой  $\Delta_j$ , а с точкой  $x_{j+1/2}$ , т.е. используем шаблон S(j), чтобы аппроксимировать значение в точке  $x_{j+1/2}$ , тогда можно опустить индексы  $\pm$ . Очевидно в этом случае  $\tilde{c}_{ri} = c_{r-1,i}$ . Итак,

$$\overline{U}_{j-r},\ldots,\overline{U}_{j-r+k-1}, \quad \Rightarrow \quad U_{j+1/2} = \sum_{i=0}^{k-1} c_{ri}\overline{U}_{j-r+i}, \qquad U_{j+1/2} = U(x_{j+1/2}) + O(\Delta x^k).$$

Как практически построить p(x) и вычислить коэффициенты  $c_{ri}$ ?

Вычислительная аэродинамика

#### Использование первообразной функции

Определим первообразную  $\mathscr{U}(x) = \int_{-\infty}^{x} u(\xi) \ d\xi$ . Очевидно

$$\mathscr{U}(x_{j+1/2}) = \sum_{i=-\infty}^{j} \int_{x_{i-1/2}}^{x_{i+1/2}} u(\xi) \ d\xi = \sum_{i=-\infty}^{i} \overline{U}_i \Delta x$$

Построим интерполяционный полином Лагранжа  $\mathscr{P}(x)$  степени k по значениям  $\mathscr{U}(x_{j+1/2})$  в k+1 точке  $x_{j-r-1/2}, \ldots, x_{j+s+1/2}$  и положим  $p(x) = \mathscr{P}'(x)$ . Легко проверить, что

$$\frac{1}{\Delta x} \int_{x_{i-1/2}}^{x_{i+1/2}} p(\xi) \ d\xi = \frac{1}{\Delta x} \int_{x_{i-1/2}}^{x_{i+1/2}} \mathscr{P}'(\xi) \ d\xi = \frac{1}{\Delta x} \left( \mathscr{U}(x_{i+1/2} - \mathscr{U}(x_{i+1/2}) - \mathbb{U}(x_{i+1/2}) - \mathbb{U}(x$$

Для коэффициентов *c<sub>ri</sub>* вычисления дают

$$c_{ri} = \sum_{m=i+1}^{k} \frac{\sum_{l=0, \ l \neq m}^{k} \prod_{q=0, \ q \neq m, l}^{k} \ (r-q+1)}{\prod_{l=0, \ l \neq 0}^{k} \ (m-l)}$$

Вычислительная аэродинамика

## Таблица коэффициентов c<sub>ri</sub>

k	r	i=0	i=1	i=2	i=3
1	-1	1			
	0	1			
	-1	3/2	-1/2		
2	0	1/2	1/2		
	1	-1/2	3/2		
	-1	11/6	-7/6	1/3	
3	0	1/3	5/6	-1/6	
	1	-1/6	5/6	1/3	
	2	1/3	-7/6	11/6	
	-1	25/12	-23/12	13/12	-1/4
	0	1/4	13/12	-5/12	1/12
4	1	-1/12	7/12	7/12	-1/12
	2	1/12	-5/12	13/12	1/4
	3	-1/4	13/12	-23/12	25/12

Примеры:

$$\frac{k=2}{r=-1}: \quad U_{j+1/2} = \frac{3}{2} \,\overline{U}_{j+1} - \frac{1}{2} \,\overline{U}_{j+2} 
r=0: \quad U_{j+1/2} = \frac{1}{2} \,\overline{U}_j + \frac{1}{2} \,\overline{U}_{j+1} 
r=1: \quad U_{j+1/2} = -\frac{1}{2} \,\overline{U}_{j-1} + \frac{3}{2} \,\overline{U}_j 
+O(\Delta x^2)$$

$$\begin{split} \underline{k} &= 3\\ r &= -1: \quad U_{j+1/2} = \frac{11}{6} \ \overline{U}_{j+1} - \frac{7}{6} \ \overline{U}_{j+2} + \frac{1}{3} \overline{U}_{j+3}\\ r &= 0: \quad U_{j+1/2} = \frac{1}{3} \ \overline{U}_j + \frac{5}{6} \ \overline{U}_{j+1} - \frac{1}{6} \overline{U}_{j+2}\\ r &= 1: \quad U_{j+1/2} = -\frac{1}{6} \ \overline{U}_{j-1} + \frac{5}{6} \ \overline{U}_j + \frac{1}{3} \overline{U}_{j+1}\\ r &= 2: \quad U_{j+1/2} = \frac{1}{3} \ \overline{U}_{j-2} - \frac{7}{6} \ \overline{U}_{j-1} + \frac{11}{6} \overline{U}_j \\ &+ O(\Delta x^3) \end{split}$$

#### Консервативная аппроксимация производной

Если можно найти функцию h(x), такую что  $u(x) = \frac{1}{\Delta x} \int_{x-\Delta x/2}^{x+\Delta x/2} h(\xi) d\xi$ , тогда очевидно  $u'(x) = \frac{1}{\Delta x} \left[ h\left( x + \frac{\Delta x}{2} \right) - h\left( x - \frac{\Delta x}{2} \right) \right]$  и

$$\widehat{U}_{j+1/2} = h(x_{j+1/2}) + O(\Delta x^k) \quad \Rightarrow \quad \frac{1}{\Delta x} \left( \widehat{U}_{j+1/2} - \widehat{U}_{j-1/2} \right) = u'(x_j) + O(\Delta x^k).$$

Поскольку u(x) — "скользящее среднее" функции h(x), то для нахождения h(x) можно снова использовать реконструкцию через первообразную. Определим  $\mathscr{H}(x) = \int_{-\infty}^{x} h(\xi) d\xi$ , тогда

$$\mathscr{H}(x_{j+1/2}) = \sum_{i=-\infty}^{j} \int_{x_{j-1/2}}^{x_{j+1/2}} h(\xi) \ d\xi = \Delta x \sum_{i=-\infty}^{j} U_i.$$

Действуя как раньше, находим аппроксимацию -ого порядка, которую затем берем в качестве "численного потока" :

$$\widehat{U}_{j+1/2} = \sum_{i=0}^{k-1} c_{ii} U_{j-r+i}$$

Например,  $\widehat{U}_{j+1/2} = -\frac{1}{6} U_{j-1} + \frac{5}{6} U_j + \frac{1}{3} U_{j+1}, \qquad \frac{1}{\Delta x} \left( \widehat{U}_{j+1/2} - \widehat{U}_{j-1/2} \right) = u'(x_j) + O(\Delta x^3).$ 

Вычислительная аэродинамика

## Адаптивный шаблон

- Как выбрать шаблон так, чтобы избежать реконструкции поперек разрывов?
- Определим разделенные разности
  - $i = 0: \qquad \mathscr{U}[x_{j-1/2}] \equiv \mathscr{U}(x_{j-1/2})$   $i \ge 1: \qquad \mathscr{U}[x_{j-1/2}, \dots, x_{j-1/2+i}] \equiv \frac{\mathscr{U}[x_{j+1/2}, \dots, x_{j-1/2+i}] \mathscr{U}[x_{j-1/2}, \dots, x_{j-3/2+i}]}{x_{j-1/2+i} x_{j-1/2}}$ Очевидно,  $\mathscr{U}[x_{j-1/2}, x_{j+1/2}] = \frac{\mathscr{U}(x_{j+1/2}) \mathscr{U}(x_{j-1/2})}{x_{j-1/2+i} x_{j-1/2}} = \overline{U}_j, \quad \text{так что}$ высшие разделенные разности  $\mathscr{U}$  выражаются через разности  $\overline{U}$ .
- Разделенные разности могут служить мерой гладкости решения, посколь-ку

$$\mathscr{U}[x_{j-1/2},\ldots,x_{j-1/2+i}] = \mathscr{U}^{(i)}(\xi)/i!$$

для некоторого  $\xi$ внутри шаблона  $x_{j-1/2} < \xi < j-1/2+i,$ если фунция гладкая, и

$$\mathscr{U}[x_{j-1/2},\ldots,x_{j-1/2+i}]=O(1/\Delta x^i),$$

если внутри шаблона существует разрыв.

Вычислительная аэродинамика

## Адаптивный шаблон

Тогда шаблон может быть определен с помощью последовательной процедуры:

- 1. В ячейке  $\Delta_j$  начинаем с двухточечного шаблона  $\tilde{S}_2(j) = \{x_{j-1/2}, x_{j+1/2}\}$ для  $\mathscr{U}$ , который эквивалентен  $S_1(j) = \{x_j\}$  для u.
- 2. Для l = 2, ..., k, предполагая шаблон  $\tilde{S}_l(j) = \{x_{i+1/2}, ..., x_{i-1/2+l}\}$  известным, добавляем одну из двух соседних точек,  $x_{i-1/2}$  или  $x_{i+1/2+l}$  в соответствии с
  - Если  $|\mathscr{U}[x_{j-1/2},\ldots,x_{j-1/2+l}]| < |\mathscr{U}[x_{j+1/2},\ldots,x_{j+1/2+i}]|$ , то добавить  $x_{i-1/2}$  к шаблону  $\tilde{S}_l(j)$  и получить  $\tilde{S}_{l+1}(j) = \{x_{j-1/2},\ldots,x_{j-1/2+l}\}.$
  - $\circ$  Иначе добавить  $x_{j+1/2+i}$  к шаблону  $\tilde{S}_l(j)$  и получить  $\tilde{S}_{l+1}(j) = \{x_{j+1/2}, \dots, x_{j+1/2+l}\}.$
- 3. Определить, используя таблицу коэффициентов,  $U_{j-1/2}^R$ ,  $U_{j+1/2}^L$ . Если нужно, можно также построить  $\mathscr{P}_j(x)$  и  $p_j(x)$ .

## Свойства ЕNO реконструкции

Для ENO реконструкции выполняются свойства

- 1.  $\mathscr{P}_{j}(x) = \mathscr{U}(x) + O(\Delta x^{k+1}), x \in \Delta_{j}$ для любой ячейки, не содержащей разрыва. Полная точность вплоть до разрыва.
- 2.  $\mathscr{P}_{j}(x)$  монотонна в любой ячейке, содержащей разрыв  $\mathscr{U}(x)$ .
- 3. Данная реконструкция TVB (total variation bounded). Это означает, что существует функция z(x), удовлетворяющая

$$z(x) = \mathscr{P}_j(x) + O(\Delta x^{k+1}), \quad x \in \Delta_i$$

для любой ячейки, включая содержащие разрывы, такая что

 $TV(z) \leq TV(\mathscr{U}).$ 

Вычислительная аэродинамика

## WENO реконструкция

• Ключевая идея: вместо использования только одного из "шаблоновкандидатов использовать их выпуклую комбинацию.

$$S_r(j) = \{x_{j-r}, \dots, x_{j-r+k-1}\}, \quad \Rightarrow \quad U_{j+1/2}^{(r)} = \sum_{i=0}^{k-1} c_{ri} \overline{U}_{j-r+i}, \quad r = 0, \dots, k-1$$

$$U_{j+1/2} = \sum_{r=0}^{k-1} \omega_r U_{j+1/2}^{(r)}, \qquad \omega_r \ge 0, \qquad \sum_{r=0}^{k-1} \omega_r = 1$$

• Если функция u(x) гладкая, существуют константы  $\Omega_r$ , такие что

$$U_{j+1/2} = \sum_{r=0}^{k-1} \Omega_r U_{j+1/2}^{(r)} = u(x_{j+1/2}) + O(\Delta x^{2k-1}).$$
  

$$\Omega_0 = 1, \quad k = 1;$$
  

$$\Omega_0 = 2/3, \quad \Omega_1 = 1/3, \quad k = 2;$$
  

$$\Omega_0 = 3/10, \quad \Omega_1 = 3/5, \quad \Omega_2 = 1/10, \quad k = 3.$$

## **WENO** реконструкция

• Для гладкого случая желательно иметь

$$\omega_r = \Omega_r + O(\Delta x^{k-1}), \qquad \Rightarrow \qquad U_{j+1/2} = \sum_{r=0}^{k-1} \omega_r U_{j+1/2}^{(r)} = u(x_{j+1/2}) + O(\Delta x^{2k-1}).$$

- Если какой-то шаблон содержит разрыв, соответствующий весовой коэффициент должен быть близким к нулю.
- Хорошо работают весовые коэффициенты, выбранные как

$$\omega_r = \frac{\sigma_r}{\sum_{s=0}^{k-1} \sigma_s}, \qquad \sigma_r = \frac{\Omega_r}{(\varepsilon + IS^{(r)})^2}, \qquad \varepsilon \approx 10^{-6}, \qquad r = 0, \dots, k-1.$$

- Для гладкой функции  $IS^{(r)} = O(\Delta_x^2), \quad \omega_r = O(1).$
- В случае разрыва  $IS^{(r)} = O(1), \quad \omega_r = O(\Delta x^4).$

Вычислительная аэродинамика

Индикаторы гладкости

$$IS^{(r)} = \sum_{l=1}^{k-1} \int_{x_{j-1/2}}^{x_{j+1/2}} \Delta x^{2l-1} \left(\frac{\partial^{l} p_{r}(x)}{\partial x^{l}}\right)^{2} dx$$

$$\begin{split} \underline{\mathbf{k}} &= 2:\\ IS^{(0)} = (\overline{U}_{j+1} - \overline{U}_j),\\ IS^{(1)} &= (\overline{U}_j - \overline{U}_{j-1}),\\ \underline{\mathbf{k}} &= 3:\\ IS^{(0)} &= \frac{13}{12} (\overline{U}_j - 2\overline{U}_{j+1} + \overline{U}_{j+2})^2 + \frac{1}{4} (3\overline{U}_j - 4\overline{U}_{j+1} + \overline{U}_{j+2})^2,\\ IS^{(1)} &= \frac{13}{12} (\overline{U}_{j-1} - 2\overline{U}_j + \overline{U}_{j+1})^2 + \frac{1}{4} (\overline{U}_{j-1} - \overline{U}_{j+1})^2,\\ IS^{(0)} &= \frac{13}{12} (\overline{U}_{j-2} - 2\overline{U}_{j-1} + \overline{U}_j)^2 + \frac{1}{4} (\overline{U}_{j-2} - 4\overline{U}_j + 3\overline{U}_j)^2. \end{split}$$

Вычислительная аэродинамика

## Конечнообъемные схемы

- 1. Используя ENO или WENO реконструкцию получить из  $\overline{U}_j$  величины  $U_{j+1/2}^L$  и  $U_{j+1/2}^R$ ;
- 2. Вычислить потоки *F*<sub>*j*+1/2</sub>, решая (приближенно) задачу о распаде разрыва на гранях между ячейками;
- 3. Проинтегрировать по времени уравнение

$$\frac{d\overline{U}_{j}}{dt} = -\frac{1}{\Delta x}(F_{j+1/2} - F_{j-1/2}).$$

### Конечноразностные схемы

- 1. Расщепить поток на положительную и отрицательную части:  $f(u) = f^+(u) + f^-(u), \quad \partial f^+/\partial u \ge 0, \quad \partial f^-/\partial u \le 0;$
- 2. Положить  $\overline{V}_j = f^+(u_j)$  и используя ENO или WENO реконструкцию получить величины  $\widehat{F}_{j+1/2}^+ = U_{j+1/2}^L;$
- 3. Положить  $\overline{V}_j = f^-(u_j)$  и используя ENO или WENO реконструкцию получить величины  $\widehat{F}_{j+1/2}^- = U_{j+1/2}^R$ ;
- 4. Образовать полный поток  $\widehat{F}_{j+1/2} = \widehat{F}_{j+1/2}^+ + \widehat{F}_{j+1/2}^-;$
- 5. Проинтегрировать по времени уравнение

$$\frac{dU_j}{dt} = -\frac{1}{\Delta x} (\widehat{F}_{j+1/2} - \widehat{F}_{j-1/2}).$$

Вычислительная аэродинамика

## Конечноразностная WENO схема 5-го порядка



Скалярный закон сохранения  $\frac{\partial u}{\partial t} + \frac{\partial f(u)}{\partial r} = 0, \quad \lambda = \frac{\partial f}{\partial u} \ge 0, \quad \frac{\partial f}{\partial r} \sim \frac{\hat{f}_{i+1/2} - \hat{f}_{i-1/2}}{\Lambda r}$ 







WENO:  $\hat{f}_{i+1/2} = \sum_{\nu=1}^{3} \omega^{(\nu)} f_{i+1/2}^{(\nu)}$ 

Вычислительная аэродинамика

## Конечноразностная WENO схема 5-го порядка

$$\boldsymbol{\omega}^{(\nu)} = \frac{\boldsymbol{\sigma}^{(\nu)}}{\boldsymbol{\sigma}^{(1)} + \boldsymbol{\sigma}^{(2)} + \boldsymbol{\sigma}^{(3)}}, \qquad \boldsymbol{\sigma}^{(\nu)} = \frac{\boldsymbol{\Omega}^{(\nu)}}{\left[\boldsymbol{\varepsilon} + IS^{(\nu)}\right]^p}, \qquad p = 2, \qquad \boldsymbol{\varepsilon} \sim 10^{-6}$$

Оптимальные коэффициенты:

Индикатор гладкости:

$$\Omega^{(1)} = 1/10$$
  
 $\Omega^{(2)} = 6/10$   
 $\Omega^{(3)} = 3/10$ 

$$IS^{(\nu)} = \int_{x_{i-1/2}}^{x_{i+1/2}} \left[ \Delta x \left( \frac{df}{dx} \right)^2 + \Delta x^3 \left( \frac{d^2f}{dx^2} \right)^2 \right] dx$$

С оптимальными коэффициентами WENO схема эквивалентна несимметричной схеме 5-го порядка:

$$\frac{\partial f}{\partial x} = \frac{-3f_{i+2} + 30f_{i+1} + 20f_i - 60f_{i-1} + 15f_{i-2} - 2f_{i-3}}{60\Delta x}$$

При  $\lambda = \partial f / \partial u \leq 0$  используются симметрично отраженные формулы.

Вычислительная аэродинамика

## Дисперсионные и диссипативные свойства

Точное дифференцирование:  $\frac{d}{dx}e^{i\alpha x} = i\alpha e^{i\alpha x}$ , разностная аппроксимация =  $i\alpha'(\alpha, \Delta) e^{i\alpha x}$ ,  $\alpha' = k + iD$ ,  $\Delta$  – шаг сетки.



#### Системы законов сохранения

$$\mathbf{u}_t + \mathbf{f}_x = 0,$$
  $A(\mathbf{u}) = \partial \mathbf{f} / \partial \mathbf{u} = \mathsf{R}^{-1}(\mathbf{u}) \Lambda(\mathbf{u}) \mathsf{R}(\mathbf{u})$ 

- Найдем среднее состояние  $\widetilde{\mathbf{U}}_{j+1/2}$  (обычно с помощью усреднения по Роу)
- Определим локальные характеристические переменные

$$\overline{\mathbf{W}}_{j-r} = \widetilde{\mathsf{R}}_{j+1/2}^{-1} \overline{\mathbf{U}}_{j-r}, \ \ldots, \ \overline{\mathbf{W}}_{j+s} = \widetilde{\mathsf{R}}_{j+1/2}^{-1} \overline{\mathbf{U}}_{j+s}.$$

• Реконструкцию делаем в локальном характеристическом поле:

$$\overline{\mathbf{W}}_{j} \rightarrow \mathbf{W}_{j+1/2}^{L,R}$$

• Обратное преобразование к физическим переменным

$$\mathbf{U}_{j+1/2}^{L,R} = \widetilde{\mathsf{R}}_{j+1/2} \; \mathbf{W}_{j+1/2}^{L}$$

• В случае конечноразностных (W)ENO схем реконструкция применяется к локальным характеристичеким потокам:

$$\mathbf{\Phi}_{j-r} = \widetilde{\mathsf{R}}_{j+1/2}^{-1} \mathbf{f}_{j-r}, \ \dots, \ \mathbf{\Phi}_{j+s} = \widetilde{\mathsf{R}}_{j+1/2}^{-1} \mathbf{f}_{j+s}.$$

#### Способы расщепления потока

$$\mathbf{\Phi} = \{ \Phi^{\alpha} \}, \quad \alpha = 1, \dots, n, \qquad \widetilde{\Lambda} = \text{diag}\{ \widetilde{\lambda}_{i+1/2}^{\alpha} \}, \quad \alpha = 1, \dots, n,$$

• Расщепление Роу

$$\Phi_i^{\alpha+} = \begin{cases} \Phi_i^{\alpha}, \ \widetilde{\lambda}_{j+1/2}^{\alpha} \ge 0\\ 0, \ \widetilde{\lambda}_{j+1/2}^{\alpha} < 0 \end{cases} \qquad \Phi_i^{\alpha-} = \begin{cases} \Phi_i^{\alpha}, \ \widetilde{\lambda}_{j+1/2}^{\alpha} < 0\\ 0, \ \widetilde{\lambda}_{j+1/2}^{\alpha} \ge 0 \end{cases}$$

• Локальное расщепление Лакса-Фридрихса

 $\Phi_i^{\alpha+} = (\Phi_i^{\alpha} + \beta W_i^{\alpha})/2, \qquad \Phi_i^{\alpha-} = (\Phi_i^{\alpha} - \beta W_i^{\alpha})/2, \qquad \beta = \min(\lambda_j^{\alpha}, \lambda_{j+1}^{\alpha})$ 

• Глобальное расщепление Лакса-Фридрихса

$$\Phi_i^{\alpha+} = (\Phi_i^{\alpha} + \beta W_i^{\alpha})/2, \qquad \Phi_i^{\alpha-} = (\Phi_i^{\alpha} - \beta W_i^{\alpha})/2, \qquad \beta = \min_{1 \le m \le N} (\lambda_m^{\alpha})$$

Вычислительная аэродинамика
ENO/WENO схемы

От одномерных задач к многомерным

$$\frac{\partial \mathbf{U}}{\partial t} + \frac{\partial \mathbf{F}}{\partial x} + \frac{\partial \mathbf{G}}{\partial y} = 0$$

• Конечнообъемные схемы:

$$\Delta x \Delta y \frac{\partial \overline{\mathbf{U}}_{i,j}}{\partial t} + (\mathbf{F}_{i+1/2,j} - \mathbf{F}_{i-1/2,j}) + (\mathbf{G}_{i,j+1/2} - \mathbf{G}_{i,j-1/2}) = 0$$
$$\overline{\mathbf{U}}_{i,j} = \frac{1}{\Delta x \Delta y} \int_{y_{j-1/2}}^{y_{j+1/2}} \int_{x_{i-1/2}}^{x_{i+1/2}} \mathbf{U}(x,y) \, dx \, dy$$



$$\mathbf{F}_{i-1/2,j} = \sum_k C_k \mathbf{F}(x_{i-1/2}, y_k)$$

# От одномерных задач к многомерным

• Конечноразностные схемы:

$$\frac{\partial \mathbf{U}_{i,j}}{\partial t} + \underbrace{\frac{\widehat{\mathbf{F}}_{i+1/2,j} - \widehat{\mathbf{F}}_{i-1/2,j}}{\Delta x}}_{= \frac{\partial \mathbf{F}}{\partial x}|_{i,j} + O(\Delta x^k)} = 0$$



$$\widehat{\mathbf{F}}_{i+1/2,j} = \mathbf{F}(x_{i+1/2}, y_j) + O(\Delta x^2)$$
$$\widehat{\mathbf{F}}_{i,j+1/2} = \mathbf{F}(x_i, y_{j+1/2}) + O(\Delta y^2)$$

• Время счета для конечнообъемных схем в 3.7 раза больше, чем для конечноразностных (Casper et al., 1993)

Вычислительная аэродинамика

# Пример: диагональная конвекция вихря

Изэнтропический вихрь переносится средним полем скорости u = 1, v = 1



## От простых геометрий к сложным

Вводится отображение:  $x = x(\xi, \eta), y = y(\xi, \eta).$ 

$$\frac{\partial (JU)}{\partial t} + \frac{\partial \hat{F}}{\partial \xi} + \frac{\partial \hat{G}}{\partial \eta} = 0, \quad \hat{F} = y_{\eta}F - x_{\eta}G, \quad \hat{G} = -y_{\xi}F + x_{\xi}G, \quad J = x_{\xi}y_{\eta} - x_{\eta}y_{\xi}$$

Метрические коэффициенты должны быть вычислены с высоким порядком точности.

В конечноразностных WENO схемах реконструкция применяется к функции  $y_{\eta}F - x_{\eta}G$ , которая может меняться даже при постоянных *F* и *G*. Как следствие, равномерный поток будет сохраняться не точно, а только до членов порядка  $O(\Delta x^{r})$ .

Это может быть исправлено, если использовать уравнения Эйлера в форме

$$\frac{\partial U}{\partial t} + \frac{1}{x_{\xi}} \frac{\partial F}{\partial \xi} + \frac{1}{x_{\eta}} \frac{\partial F}{\partial \eta} + \frac{1}{y_{\xi}} \frac{\partial G}{\partial \xi} + \frac{1}{y_{\eta}} \frac{\partial G}{\partial \eta} = 0,$$

которая все еще консервативна в смысле теоремы Лакса-Вендроффа, но требует вдвое больше вычислений потоков (*Shu, частное сообщение*).

Вычислительная аэродинамика

# Мотивация для развития новой WENO схемы

Достоинства и недостатки существующих ENO/WENO схем:

- Преимущества конечнообъемных схем: а) гибкость, т.к. они позволяют использовать различные способы решения задачи Римана, б) корректная трактовка криволинейных сеток. Однако, они вычислительно дороги для многомерных задач.
- Конечноразностные схемы заметно дешевле, но они не удовлетворяют геометрическому закону сохранения в общих криволинейных координатах.
- Конечнообъемные ENO/WENO схемы дороги, поскольку в них численные потоки не являются точечными, а должны быть вычислены интегрированием вдоль границ ячеек.
- Корректная, высокого порядка трактовка криволинейных сеток представляет трудность в существующих конечноразностных схемах, поскольку в них численные потоки аппроксимируют точные потоки на границах ячеек только со 2-ым порядком.

Следовательно, было бы желательно разработать WENO схему используя точечные потоки, аппроксимирующие истинные потоки с высоким порядком.

# Pointwise Flux WENO (PF WENO) схема

Ключевая идея — использовать потоки в центрах соседних ячеек для коррекции вычисления  $\partial f / \partial x$  со 2-ым порядком как  $\frac{f_{i+1/2} - f_{i-1/2}}{\Delta x}$  (предложено Sjogreen, 1996, для ENO схем).

Основные особенности:

- Реконструкция применяется прямо к точечным значениям переменных в центрах ячеек  $U_i$  (таким образом, это просто интерполяция). С высоким порядком вычисляются точечные значения на гранях  $U_{i+1/2}^{L,R} = U(x_{i+1/2}) + O(\Delta x^r)$ .
- Приближенное решение задачи Римана используется для вычисления точечных, высокого порядка, потоков  $F_{i+1/2} = F(U_{i+1/2}^L, U_{i+1/2}^R).$
- Эти потоки на гранях и потоки в центрах соседних ячеек используются для вычисления аппроксимации производной  $\partial f / \partial x$  с высоким порядком.

ENO/WENO схемы

www.phys.nsuaru

## PF WENO схема 4-го порядка

Скалярный закон сохранения 
$$\frac{\partial u}{\partial t} + \frac{\partial f(u)}{\partial x} = 0, \qquad \frac{\partial f}{\partial x} \sim \frac{h_{i+1/2} - h_{i-1/2}}{\Delta x}$$
$$u_{i+1/2}^{L(1)} = \frac{15}{8}u_i - \frac{10}{8}u_{i-1} + \frac{3}{8}u_{i-2}$$
$$u_{i+1/2}^{L(2)} = \frac{3}{8}u_{i+1} + \frac{6}{8}u_i - \frac{1}{8}u_{i-1}$$
$$u_{i-1/2}^{R(2)} = -\frac{1}{8}u_{i+1} + \frac{6}{8}u_i + \frac{3}{8}u_{i-1}$$
$$u_{i+1/2}^{L(3)} = -\frac{1}{8}u_{i+2} + \frac{6}{8}u_{i+1} + \frac{3}{8}u_i$$
$$u_{i-1/2}^{R(2)} = -\frac{1}{8}u_{i+1} + \frac{6}{8}u_i + \frac{3}{8}u_{i-1}$$
$$u_{i+1/2}^{R(3)} = \frac{3}{8}u_i + \frac{6}{8}u_{i-1} - \frac{1}{8}f_{i-1}$$
$$u_{i+1/2}^{L} = \sum_{\nu=1}^{3} \omega^{L(\nu)}u_{i+1/2}^{L(\nu)}, \qquad u_{i-1/2}^{R} = \sum_{\nu=1}^{3} \omega^{R(\nu)}u_{i-1/2}^{R(\nu)}$$
$$\omega^{(\nu)} = \frac{\sigma^{(\nu)}}{\sigma^{(1)} + \sigma^{(2)} + \sigma^{(3)}}, \qquad \sigma^{(\nu)} = \frac{\Omega^{(\nu)}}{[\varepsilon + IS^{(\nu)}]^p}, \qquad p = 2, \qquad \varepsilon \sim 10^{-6}$$
Оптимальные коэффициенты: 
$$\Omega^{(1)} = 1/16, \quad \Omega^{(2)} = 10/16, \quad \Omega^{(3)} = 5/16$$

Вычислительная аэродинамика

## PF WENO схема 4-го порядка

Коррекция потоков:

$$h_{i+1/2} = \frac{-f_i + 8f_{i+1/2} - f_{i+1}}{6}$$
$$\frac{\partial f}{\partial x} \sim \frac{h_{i+1/2} - h_{i-1/2}}{\Delta x} = \frac{4}{3} \frac{f_{i+1/2} - f_{i-1/2}}{\Delta x} - \frac{1}{3} \frac{f_{i+1} - f_{i-1}}{2\Delta x}$$

С оптимальными коэффициентами PF WENO схема эквивалентна несимметричной схеме 4-го порядка.

Для 
$$\partial f/\partial u \ge 0$$
:  
 $\frac{\partial f}{\partial x} = \frac{-5f_{i+2} + 49f_{i+1} + 30f_i - 94f_{i-1} + 23f_{i-2} - 3f_{i-3}}{96\Delta x}.$ 

Вычислительная аэродинамика

# PF WENO схема 4-го порядка

- Обобщение на системы законов сохранения выполняется через реконструкцию характеристических переменных.
- Вычисление потоков на криволинейных сетках:

$$H_{i+1/2,j} = \frac{-y_{\eta,i,j}F_{i,j} + 8y_{\eta,i+1/2,j}F_{i+1/2,j} - y_{\eta,i+1,j}F_{i+1,j}}{6} - \frac{-x_{\eta,i,j}G_{i,j} + 8x_{\eta,i+1/2,j}G_{i+1/2,j} - x_{\eta,i+1,j}G_{i+1,j}}{6}$$

Метрические коэффициенты:

$$x_{\eta,i,j} = (x_{\eta,i,j-2} - 8x_{\eta,i,j-1} + 8x_{\eta,i,j+1} - x_{\eta,i,j+2})/(12\Delta\eta)$$
$$x_{\eta,i+1/2,j} = (-x_{\eta,i+2,j} + 9x_{\eta,i+1,j} + 9x_{\eta,i,j} - x_{\eta,i-1,j})/16$$

Можно доказать, что PF WENO схема точно сохраняет равномерное течение на криволинейной сетке.

Вычислительная аэродинамика

#### Аппроксимация вязких членов

Вязкие члены: 
$$\frac{\partial f^V}{\partial x}$$
, где  $f^V = \mu \frac{\partial u}{\partial x}$  (1) или  $f^V = \mu \frac{\partial u}{\partial y}$  (2)

Центральноразностная аппроксимация 4-го порядка:

$$\frac{\partial f^{V}}{\partial x} = \frac{\hat{f}_{i+1/2,j}^{V} - \hat{f}_{i-1/2,j}^{V}}{\Delta x}, \qquad \hat{f}_{i+1/2,j}^{V} = \frac{-f_{i-1,j}^{V} + 7f_{i,j}^{V} - 7f_{i+1,j}^{V} - f_{i+2,j}^{V}}{12}$$
$$\frac{\partial f^{V}}{\partial x} = \frac{f_{i-2,j}^{V} - 8f_{i-1,j}^{V} + 8f_{i+1,j}^{V} - f_{i+2,j}^{V}}{12 \Delta x}$$

Повторное использование этой формулы для вычисления  $\partial u/\partial x$  в (1) приводит, однако, к аппроксимации на очень широком 9-точечном шаблоне, со слабой связью между четными и нечетными точками.

Близкая аналогия: использование  $(u_{i-2} - 2u_i + u_{i+2})/(4\Delta x^2)$  вместо  $(u_{i-1} - 2u_i + u_{i+1})/\Delta x^2$  для вычисления  $\partial^2 u/\partial x^2$  со 2-ым порядком.

Вычислительная аэродинамика

### Аппроксимация вязких членов

Эту трудность можно преодолеть:

- 1. Используя неконсервативную форму вязких членов  $\mu \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \frac{\partial \mu}{\partial x} \frac{\partial u}{\partial x}$  или
- 2. Используя нецентрированные формулы 4-го порядка при вычислении  $\partial u/\partial x$ :

$$\left(\frac{\partial u}{\partial x}\right)_{i-2,j} = \frac{-25u_{i-2,j} + 48u_{i-1,j} - 36u_{i,j} + 16u_{i+1,j} - 3u_{i+2,j}}{12\Delta x} \\ \left(\frac{\partial u}{\partial x}\right)_{i-1,j} = \frac{-3u_{i-2,j} - 10u_{i-1,j} + 18u_{i,j} - 6u_{i+1,j} + u_{i+2,j}}{12\Delta x}$$

+ симметричные формулы для  $(\partial u/\partial x)_{i+1,j}, (\partial u/\partial x)_{i+2,j}$ 

Чтобы вычислить  $\partial u/\partial y$  в (2), используется центральноразностная формула.

Диссипативные свойства конечноразностных аппроксимаций второй производной

Точное дифференцирование:  $\frac{d^2}{dx^2}e^{i\alpha x} = -\alpha^2 e^{i\alpha x}$ , аппроксимация =  $(\pi/\Delta)^2 D e^{i\alpha x}$ 



Вычислительная аэродинамика

#### Интегрирование по времени

 $\mathbf{u}_t + \mathbf{f}_x = 0 \quad \Rightarrow \quad \Pi$ ространственная дискретизация  $\Rightarrow \quad \mathbf{U}_t = \mathsf{L}(\mathbf{U})$ 

Пусть схема устойчива и TVD при интегрировании методом Эйлера

$$\mathbf{U}^{n+1} = \mathbf{U}^n + \Delta t \,\mathsf{L}(\mathbf{U}^n), \qquad \Delta t \leq \Delta t_1$$

Тогда можно попытаться найти методы Рунге-Кутты, также устойчивые и TVD при условии  $\Delta t \leq c \Delta t_1$ 

• Общий метод Рунге-Кутты

$$\mathbf{U}^{(i)} = \sum_{k=0}^{i-1} \left( lpha_{ik} \mathbf{U}^{(k)} + \Delta t \, eta_{ik} \, \mathsf{L}(\mathbf{U}^{(k)}) 
ight), \qquad i = 1, \dots, m$$
 $\mathbf{U}^{(0)} = \mathbf{U}^n, \qquad \mathbf{U}^{(m)} = \mathbf{U}^{n+1}$ будет TVD схемой, если  $lpha_{ik} \ge 0, \qquad eta_{ik} \ge 0, \qquad c = \min_{i,k} rac{lpha_{ik}}{eta_{ik}}.$ 

Вычислительная аэродинамика

# TVD схемы Рунге-Кутты

Удается построить TVD схемы Рунге-Кутты вплоть до третьего порядка. При этом c = 1.

• Схема второго порядка

$$\mathbf{U}^{(1)} = \mathbf{U}^n + \Delta t \,\mathsf{L}(\mathbf{U}^n),$$
$$\mathbf{U}^{n+1} = \frac{1}{2}\mathbf{U}^n + \frac{1}{2}\mathbf{U}^{(1)} + \frac{1}{2}\Delta t \,\mathsf{L}(\mathbf{U}^{(1)})$$

• Схема третьего порядка

$$\mathbf{U}^{(1)} = \mathbf{U}^{n} + \Delta t \,\mathsf{L}(\mathbf{U}^{n}),$$
$$\mathbf{U}^{(2)} = \frac{3}{4}\mathbf{U}^{n} + \frac{1}{4}\mathbf{U}^{(1)} + \frac{1}{4}\Delta t \,\mathsf{L}(\mathbf{U}^{(1)})$$
$$\mathbf{U}^{n+1)} = \frac{1}{3}\mathbf{U}^{n} + \frac{2}{3}\mathbf{U}^{(2)} + \frac{2}{3}\Delta t \,\mathsf{L}(\mathbf{U}^{(2)})$$

Вычислительная аэродинамика

## Одномерные расчеты с PF WENO схемой



Задача Сода об ударной трубе, N=100. HLLC солвер



Взаимодействие ударной волны с возмущением плотности, N=400. HLLC солвер

# ГЛАВА 4.

# ВИЗУАЛИЗАЦИЯ РАСЧЕТНЫХ ДАННЫХ

Вычислительная аэродинамика

#### Визуализация расчетных данных

- Построение изолиний и заливка цветом вот графические техники, которые наиболее широко используются для представления вычислительных результатов. В то же время как более изощренные способы конструирования образов течения из расчетных полей газодинамических величин были развиты, вплоть до настоящего времени они не применяются в вычислительной аэродинамике так широко, как они того заслуживают.
- Численные интерферограммы, теневые картинки и шлирен-визуализации (Yates 1993, Quirk, 1994) позволяют построить картины течения, близко напоминающие те, что регистрируются экспериментально.
- Кроме того, они очень чувствительны к тонким деталям течения, также как к любому численному шуму. Последнее означает, что представляют суровое испытание качества численного моделирования Более важным, однако, является то, что образы, полученные с помощью этих более новых способов визуализации, содержат ранее недоступную информацию об исследуемых течениях.

# Численный шлирен

• Для двумерного течения, 
$$\nabla \rho (x, y) = \left(\frac{\partial \rho}{\partial x}, \frac{\partial \rho}{\partial y}\right)^T$$

- На экспериментальных шлирен-фотографиях либо  $\partial \rho / \partial x$ , либо  $\partial \rho / \partial y$  визуализируется в зависимости от ориентации ножа.
- Для численных образов, наиболее подходящим выбором кажется абсолютная величина градиента плотности

$$\nabla \rho | = \sqrt{\left(\frac{\partial \rho}{\partial x}\right)^2 + \left(\frac{\partial \rho}{\partial y}\right)^2}.$$

• Лучше всего использовать нелинейноую шкалу, чтобы ясно представить даже слабые неоднородности течения, например изображая величину

$$S(x,y) = \beta \exp\left(-\frac{\kappa |\nabla \rho|}{|\nabla \rho|_{\max}}\right).$$

Два свободных параметра  $\beta \sim 0.8$ ,  $\kappa \sim 15$ .

Вычислительная аэродинамика

#### Численные теневые картины

• Локальная интенсивность света на теневой картинке зависит от суммы вторых производных плотности:

$$\nabla^2 \rho = \frac{\partial^2 \rho}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 \rho}{\partial y^2}.$$

• Численная теневая картина может быть сконструирована, изображая эту величину в нелинейной шкале, как это делается для шлиренвизуализаций. Один из возможных выборов суть

$$D(x,y) = \beta \left[ 1 + \operatorname{erf} \left( \frac{\kappa \, \nabla^2 \rho}{|\nabla^2 \rho|_{\max}} \right) \right].$$

В соответствии с моим опытом, константа к должна быть много больше, чем для шлирен-визуализаций, к ~ 250.

Вычислительная аэродинамика

# Численные интерферограммы

• Численные интерферограммы пытаются подражать экспериментальным картинам используя само поле плотности. Интенсивность света изменяется периодически с изменением плотности, воспроизводя экспериментальные интерферограммы, где это происходит из-за интерференции между пучком света, проходящим через течение и опорным пучком. Величина, которая на самом деле рисуется, суть

$$I(x,y) = 1 + \cos\left(2\pi\frac{\rho - \rho_0}{\Delta\rho}\right)$$

Характерное значение плотности  $\rho_0$  изображается на интерферонраммах белым цветом. Различные выборы  $\Delta \rho$  изменяют *N*, число интерференционных полос. Одна из возможностей — взять  $\Delta \rho = (\rho_{\text{max}} - \rho_{\text{min}})/N.$ 

 Когда плотность меняется от ρ<sub>min</sub> до ρ<sub>max</sub>, оттенки серого цвета N раз проходят от белого до черного и назад, образуя картинку, которая высоко чувствительна к неоднородностям течения.

## Сравнение различных способов визуализации



Schlieren displaying  $|\nabla \rho|$ 



Schlieren displaying  $\partial \rho / \partial x$ 



Schlieren displaying  $\partial \rho / \partial y$ 



Shadowgraph

Вычислительная аэродинамика

# Дифракция ударной волны ( $M_s = 2$ ) на прямом угле

Численная шлирен-визуализация



Численная интерферограмма



www.phys.nsuaru

# Дифракция ударной Волны (M<sub>s</sub> = 1,3) на треугольном теле

#### Экспериментальная теневая фотография



#### Численная шлирен-визуализация



#### Вычислительная аэродинамика

## Рекомендуемая литература

- 1. А. Г. Куликовский, Н. В. Погорелов, А. Ю. Семенов. Математические вопросы численного решения гиперболических систем уравнений. М: Физматлит, 2001.
- 2. В. И. Пинчуков, Ч.-В. Шу. Численные методы высоких порядков для задач аэрогидродинамики. Новосибирск: Изд-во СО РАН, 2000.
- 3. R. J. LeVeque. Numerical Methods for Conservation Laws. Basel et al.: Birkhäuser Verlag, 1992.
- 4. E. F. Toro. Riemann Solvers and Numerical Methods for Fluid Dynamics. Berlin Heidelberg: Springer-Verlag, 1999.
- P. Colella, E. G. Puckett. Modern Numerical Methods for Fluid Flow. University of California, 1994. http://www.rzg.mpg.de/~bds/numerics/cfd-lectures.html
- 6. C.-W. Chu. Essentially Non-Oscillatory and Weighted Essentially Non-Oscillatory Schemes for Hyperbolic Conservation Laws. NASA/CR-97-206253, ICASE Report No. 97-65, 1997. http://techreports.larc.nasa.gov/icase/1997/icase-1997-65.pdf

Вычислительная аэродинамика