

МИНИСТЕРСТВО ОБРАЗОВАНИЯ И НАУКИ РЕСПУБЛИКИ КАЗАХСТАН
КОМИТЕТ НАУКИ
ИНСТИТУТ МАТЕМАТИКИ И МАТЕМАТИЧЕСКОГО МОДЕЛИРОВАНИЯ

МЕЖДУНАРОДНАЯ НАУЧНАЯ КОНФЕРЕНЦИЯ

«АКТУАЛЬНЫЕ ПРОБЛЕМЫ МАТЕМАТИКИ И МАТЕМАТИЧЕСКОГО МОДЕЛИРОВАНИЯ»

посвящается 50-летию создания

Института математики и механики АН КазССР

Алматы 1–5 июня 2015 года

ТЕЗИСЫ ДОКЛАДОВ

<i>Алексеева Л.А., Закирьянова Г.К.</i> Метод обобщенных функций в задачах динамики анизотропных упругих сред	331
<i>Алексеева Л.А., Сабаев Е., Сандыбаев Е.</i> Математические модели динамики среды при образовании трещин	333
<i>Алимжанов А.М., Оздамирова Д.М., Джалимбетов С.Б.</i> Расчет НДС и устойчивости пород приконтурной зоны вертикальной скважины в неоднородном горном массиве с использованием полиномиальных функций.....	336
<i>Бекетаева А.О., Елубаева Ш.М.</i> Метод предобуславливания для существенно дозвуковых течений .	338
<i>Закирьянова Г.К.</i> Фундаментальные и обобщенные решения уравнений динамики анизотропных сред.....	342
<i>Калиева А.К., Туленбаев К.М.</i> Математическая модель движения капсулы в пожаротушении	344
<i>Мартынов Н.И., Рамазанова М.А.</i> Смешанная краевая задача обобщенной плоской деформации линейно-упругого тела в нелинейной теории упругости	345
<i>Минглибаев М.Дж., Жумабек Т.М.</i> Новые уравнения движения неограниченной и ограниченной задачи трех тел и их точные решения	347
<i>Моисеева Е.С., Найманова А.Ж., Бекетаева А.О.</i> Построение ENO-схемы на неравномерной сетке для расчета сверхзвуковых течений	349
<i>Саспаева А.Д.</i> Построение уравнения движения искусственного спутника Земли в гравитационных полях Земли и Луны	352
<i>Телтаев Б.Б., Айтбаев К.А.</i> Конечно-элементное моделирование нестационарного температурного поля в автомобильной дороге	353
<i>Телтаев Б.Б., Амирбаев Е.Д.</i> Высоко- и низкотемпературные механические характеристики битумных вяжущих	355
<i>Украинец В.Н., Гирнис С.Р.</i> Расчет перегонного тоннеля метрополитена на транспортную нагрузку	358

5. Минглибаев М.Дж., Жумабек Т.М. К классической задаче трех тел // II-международная научно-практическая конференция, посвященная 80-летию академика НАН РК Айталиева Ш.М.: Проблемы механики и строительства транспортных сооружений / Труды. - Алматы, КазАТК, 2015. - С. 456-458.

УДК 519.63

Моисеева Е.С.¹, Найманова А.Ж.², Бекетаева А.О.²

¹Казахский национальный университет им. аль-Фараби, Казахстан, Алматы,

²Институт математики и математического моделирования МОН РК,
Казахстан, Алматы

k.moisseeva@gmail.com

Построение ENO-схемы на неравномерной сетке для расчета сверхзвуковых течений

В настоящее время основным инструментом преодоления трудностей численного решения осредненных по Рейнольдсу уравнений Навье-Стокса при моделировании сверхзвуковых течений, таких как возникновение осцилляций и разрывов в решении, являются существенно неосциллирующие схемы – ENO (essentially non-oscillatory) и WENO (weighted essentially non-oscillatory) схемы. Обычно эти схемы применяются на равномерной сетке с использованием преобразования координат [1, 2], однако в последнее время появились работы [3, 4], в которых разрабатываются и изучаются схемы высокого порядка точности на неравномерной сетке.

Целью данной работы является разработка конечно-разностной ENO-схемы третьего порядка точности на неравномерной сетке. Способ построения ENO-схемы основан на методологии, предложенной авторами [5] для равномерной сетки. При этом для построения существенно неосциллирующей кусочно-полиномиальной функции интерполянт Ньютона третьей степени адаптируется для неравномерной сетки.

Этапы построения ENO-схемы

Способ построения ENO-схемы третьего порядка точности подробно изложен авторами в [5]. Здесь будут показаны основные идеи построения данной схемы на примере одномерного невязкого случая.

Этап 1. Рассматривается следующая задача Коши:

$$\frac{\partial \vec{u}}{\partial t} + \frac{\partial f(\vec{u})}{\partial x} = \frac{\partial \vec{u}}{\partial t} + A \frac{\partial \vec{u}}{\partial x} = 0, \quad \vec{u}(x, 0) = \vec{u}_0$$

где $A = \frac{\partial f(\vec{u})}{\partial \vec{u}}$ матрица Якоби.

В полосе $t_n \leq t < t_{n+1}$ значения функции $\vec{u}(x, t_n)$ заменяются кусочно-постоянными, а именно, ее средними

$$\vec{v}_h = \vec{u}_j = \frac{1}{h_j} \int_{I_j} \vec{u}(x, t_n) dx$$

где $I_j = [x_{j-1/2}, x_{j+1/2}]$, $\bar{h}_j = (h_j + h_{j-1})/2$, $h_j = x_{j+1} - x_j$.

Тогда искомая задача на этом малом отрезке по времени для $\lambda > 0$ – собственного значения матрицы A , будет иметь вид

$$\frac{\partial \vec{v}_h}{\partial t} + A \frac{\partial \vec{v}_h}{\partial x} = 0 \tag{1}$$

с начальным условием

$$\vec{v}_h(x, t_n) = R(x; \vec{v}^n),$$

где $R(x; \bar{v}^n)$ есть кусочно-полиномиальная функция. Точное решение задачи (1) для достаточно малого Δt будет иметь вид

$$\vec{v}_h(t) = E(t - t_n) \vec{v}_h(t_n + 0)$$

где $E(t)$ - оператор точного решения (1). Тогда

$$\vec{v}_j^{n+1} = \vec{v}_h(x, t_{n+1}) = \frac{1}{h_j} \int_{I_j} \vec{v}_h(x, t_n) dx \quad (2)$$

Этап 2. В терминах инвариантов Римана $w = R^{-1}v$, где R - собственный вектор матрицы для собственного значения λ , покомпонентная форма точного решения (1) в полосе $t_n \leq t < t_{n+1}$ представляется следующим образом

$$w(x, t) = R(x - \lambda t; \bar{w}^n)$$

Тогда схема (2) запишется в виде

$$\begin{aligned} \bar{w}_j^{n+1} &= \frac{1}{h_j} \int_{x_{j-1/2}}^{x_{j+1/2}} R(x - \lambda t; \bar{w}^n) dx = \\ &= \frac{1}{h_j} (H_m(x_{j+1/2} - \lambda t; W) - H_m(x_{j-1/2} - \lambda t; W)) \end{aligned} \quad (3)$$

где $W(x)$ - первообразная для $w(x)$, а полином $H_m(x; W)$ строится на основе формулы Ньютона третьей степени, алгоритм построения аналогичен работе [5]. Окончательное решение для положительных ($\lambda > 0$) и отрицательных ($\lambda < 0$) собственных значений матрицы Якоби запишется в виде:

$$\begin{aligned} \bar{w}_j^{n+1} &= \bar{w}_j^n - \sigma_j^+ \Delta_- \bar{w}_j^n - \sigma_j^+ \Delta_- \left[\bar{h}_j (1 - \sigma_j^+) \limiter1 \left(\frac{\Delta_- \bar{w}_j^n}{s_j}, \frac{\Delta_+ \bar{w}_j^n}{s_{j+1}} \right) + \right. \\ &+ \left. \begin{cases} \bar{h}_j s_j (1 - \sigma_j^+) (1 - \bar{\sigma}_j^+) \limiter2 \left(d_j \Delta_- \left(\frac{\Delta_- \bar{w}_j^n}{s_j} \right), d_{j+1} \Delta_- \left(\frac{\Delta_+ \bar{w}_j^n}{s_{j+1}} \right) \right) \\ \text{если } \left| \Delta_- \left(\frac{\Delta_- \bar{w}_j^n}{s_j} \right) \right| \leq \left| \Delta_- \left(\frac{\Delta_+ \bar{w}_j^n}{s_{j+1}} \right) \right| \\ \bar{h}_{j+1} \bar{h}_j (\sigma_j^+ - 1) (\sigma_j^+ + 1) \limiter2 \left(d_{j+1} \Delta_+ \left(\frac{\Delta_- \bar{w}_j^n}{s_j} \right), d_{j+2} \Delta_+ \left(\frac{\Delta_+ \bar{w}_j^n}{s_{j+1}} \right) \right) \\ \text{если } \left| \Delta_- \left(\frac{\Delta_- \bar{w}_j^n}{s_j} \right) \right| > \left| \Delta_- \left(\frac{\Delta_+ \bar{w}_j^n}{s_{j+1}} \right) \right| \end{cases} \right] \\ &- \sigma_j^- \Delta_+ \bar{w}_j^n - \sigma_j^- \Delta_+ \left[\bar{h}_j (1 + \sigma_j^-) \limiter1 \left(\frac{\Delta_- \bar{w}_j^n}{s_j}, \frac{\Delta_+ \bar{w}_j^n}{s_{j+1}} \right) - \right. \\ &- \left. \begin{cases} \bar{h}_j \bar{h}_{j-1} (\sigma_{j-1}^- - 1) (\sigma_{j-1}^- + 1) \limiter2 \left(d_j \Delta_- \left(\frac{\Delta_- \bar{w}_j^n}{s_j} \right), d_{j+1} \Delta_- \left(\frac{\Delta_+ \bar{w}_j^n}{s_{j+1}} \right) \right) \\ \text{если } \left| \Delta_+ \left(\frac{\Delta_- \bar{w}_j^n}{s_j} \right) \right| \leq \left| \Delta_+ \left(\frac{\Delta_+ \bar{w}_j^n}{s_{j+1}} \right) \right| \\ \bar{h}_j s_{j+1} (1 + \sigma_j^-) (1 + \bar{\sigma}_{j+1}^-) \limiter2 \left(d_{j+1} \Delta_+ \left(\frac{\Delta_- \bar{w}_j^n}{s_j} \right), d_{j+2} \Delta_+ \left(\frac{\Delta_+ \bar{w}_j^n}{s_{j+1}} \right) \right) \\ \text{если } \left| \Delta_+ \left(\frac{\Delta_- \bar{w}_j^n}{s_j} \right) \right| > \left| \Delta_+ \left(\frac{\Delta_+ \bar{w}_j^n}{s_{j+1}} \right) \right| \end{cases} \right] \end{aligned} \quad (4)$$

где $\sigma_j^\pm = \lambda^\pm \Delta t / h_j$, $\lambda^\pm = (\lambda \pm |\lambda|) / 2$, $\Delta_\pm w_j = \pm(w_{j\pm 1} - w_j)$, $s_j = \bar{h}_j + \bar{h}_{j-1}$, $d_j = 1/(\bar{h}_j + \bar{h}_{j-1} + \bar{h}_{j-2})$,

а функции $\limiter1(a, b)$ и $\limiter2(a, b)$ являются ограничителями, соответствующие членам второго и третьего порядка точности, соответственно. Здесь в качестве ограничителей выбираются известные функции $\dot{m}(a, b)$, $\minmod(a, b)$ или $superbee(a, b)$ [6].

После осуществления перехода от переменных $\bar{w}^n$ - инвариантов Римана, к переменным v^n , схему (4) можно представить следующим отношением:

$$\vec{v}_j^{n+1} = \vec{v}_j^n - \frac{\Delta t}{h} \hat{A}_{j-1/2}^+ \Delta_- \vec{f}_j^m - \frac{\Delta t}{h} \hat{A}_{j+1/2}^- \Delta_+ \vec{f}_j^m \quad (5)$$

Здесь поток $\vec{f}_j^m$ представляется в виде:

$$\vec{f}_j^m = \vec{f}_j + \vec{E}_j + \vec{D}_j,$$

где векторы $\vec{E}_j$, $\vec{D}_j$ определяются следующим образом (верхние индексы $+$ и $-$

соответствуют положительным и отрицательным значениям матрицы Якоби):

$$\vec{E}_j^\pm = \pm \text{limiter1}(\bar{E}_{j-1/2}, \bar{E}_{j+1/2})$$

$$\vec{D}_j^+ = \begin{cases} \text{limiter2}(d_j \bar{D}_{j-1/2}^+, d_{j+1} \bar{D}_{j+1/2}^+) & \text{если } \left| \Delta_- \left(\frac{\Delta_- \bar{f}_j^n}{s_j} \right) \right| \leq \left| \Delta_+ \left(\frac{\Delta_- \bar{f}_j^n}{s_j} \right) \right| \\ \text{limiter2}(d_{j+1} \hat{D}_{j+1/2}^+, d_{j+2} \hat{D}_{j+3/2}^+) & \text{если } \left| \Delta_- \left(\frac{\Delta_- \bar{f}_j^n}{s_j} \right) \right| > \left| \Delta_+ \left(\frac{\Delta_- \bar{f}_j^n}{s_j} \right) \right| \end{cases}$$

$$\vec{D}_j^- = \begin{cases} \text{limiter2}(d_j \hat{D}_{j-3/2}^-, d_{j+1} \hat{D}_{j-1/2}^-) & \text{если } \left| \Delta_- \left(\frac{\Delta_+ \bar{f}_j^n}{s_{j+1}} \right) \right| \leq \left| \Delta_+ \left(\frac{\Delta_+ \bar{f}_j^n}{s_{j+1}} \right) \right| \\ \text{limiter2}(d_{j+1} \bar{D}_{j-1/2}^-, d_{j+2} \bar{D}_{j+1/2}^-) & \text{если } \left| \Delta_- \left(\frac{\Delta_+ \bar{f}_j^n}{s_{j+1}} \right) \right| > \left| \Delta_+ \left(\frac{\Delta_+ \bar{f}_j^n}{s_{j+1}} \right) \right| \end{cases}$$

где $\bar{E}_{j-1/2} = \bar{h}_j \left(I - \frac{\Delta t}{\bar{h}_j} |A_{j-1/2}| \right) \frac{\Delta_- \bar{f}_j^n}{s_j}$, $\bar{E}_{j+1/2} = \bar{h}_j \left(I - \frac{\Delta t}{\bar{h}_j} |A_{j+1/2}| \right) \frac{\Delta_+ \bar{f}_j^n}{s_{j+1}}$,

$$\bar{D}_{j-1/2}^\pm = \bar{h}_j \alpha_j \left(I - \frac{\Delta t}{\alpha_j} |A_{j-1/2}| \right) \left(I - \frac{\Delta t}{\bar{h}_j} |A_{j-1/2}| \right) \Delta_\mp \left(\frac{\Delta_- \bar{f}_j^n}{s_j} \right),$$

$$\bar{D}_{j+1/2}^\pm = \bar{h}_j \alpha_j \left(I - \frac{\Delta t}{\alpha_j} |A_{j+1/2}| \right) \left(I - \frac{\Delta t}{\bar{h}_j} |A_{j+1/2}| \right) \Delta_\mp \left(\frac{\Delta_+ \bar{f}_j^n}{s_{j+1}} \right),$$

$$\hat{D}_{j-1/2}^\pm = \bar{h}_j \bar{h}_{j\mp 1} \left(\frac{\Delta t}{\bar{h}_{j\mp 1}} |A_{j-1/2}| - I \right) \left(\frac{\Delta t}{\bar{h}_j} |A_{j-1/2}| + I \right) \Delta_\mp \left(\frac{\Delta_- \bar{f}_j^n}{s_j} \right),$$

$$\hat{D}_{j+1/2}^\pm = \bar{h}_j \bar{h}_{j\mp 1} \left(\frac{\Delta t}{\bar{h}_{j\mp 1}} |A_{j+1/2}| - I \right) \left(\frac{\Delta t}{\bar{h}_j} |A_{j+1/2}| + I \right) \Delta_\mp \left(\frac{\Delta_+ \bar{f}_j^n}{s_{j+1}} \right),$$

Здесь $\alpha_j = s_j$ для A^+ и $\alpha_j = s_{j+1}$ для A^- , а матрицы $\hat{A}^\pm = A^\pm A^{-1}$, причем $\hat{A}^+ + \hat{A}^- = I$, где $A^\pm = R \Lambda^\pm R^{-1} = R \left(\frac{\Lambda \pm |\Lambda|}{2} \right) R^{-1}$, I – единичная матрица.

Тогда (5) можно рассматривать как одностороннюю схему с разностями против потока для следующего модифицированного уравнения:

$$\frac{\partial \vec{v}}{\partial t} + (\hat{A}^+ + \hat{A}^-) \frac{\partial \vec{f}^m}{\partial x} = 0$$

Таким образом, в данной работе построена существенно - неосциллирующая ENO-схема третьего порядка точности на неравномерной сетке. Основное преимущество алгоритма заключается в том, что его модификация с равномерной на неравномерную сетку может осуществляется достаточно просто, а этапы построения ENO-схемы при этом соответствуют этапам построения схемы на равномерной сетке [5].

Литература

1. *Sun De-chuan, Hu Chun-bo, Cai Ti-min.* Computation of supersonic turbulent flowfield with transverse injection // Appl. Math. Mech. English Edition. 2002. Vol. 23, No 1. P. 107–113
2. *Amano R.S., Sun D.* Numerical simulation of supersonic flowfield with secondary injection // The 24th Congress of ICAS. Yokohama, 2004.
3. *Berger M.J., Aftosmis M.J., Murman S.E.* Analysis of slope limiters on irregular grids // In 43rd AIAA Aerospace Sciences Meeting. Reno, NV, 2005. Paper AIAA 2005-0490.
4. *X. Zeng* A general approach to enhance slope limiters on non-uniform rectilinear grids // submitted to SIAM J. Sci. Comput. 2014
5. *Бекетаева А.О., Найманова А.Ж.* Применение ENO-схемы (essentially nonoscillatory) для моделирования течения многокомпонентной газовой смеси // Вычислительные технологии. 2007. Т. 12, Специальный выпуск 4: Труды V Совещания российско-казахстанской рабочей группы по вычислительным и информационным технологиям, Новосибирск, 6-8 февраля 2007 г. С. 17-25

6. Ye. Moissejeva, A. Naimanova Numerical simulation of the transverse hydrogen injection into a supersonic turbulent airstream // Proceedings of APM-2014. St.-Petersburg, Russia, 2014. P.358–365

УДК 531.3

Саспаева А.Д.

АО "Национальный центр космических исследований и технологий",
Казахстан, Алматы
asem.saspaeva@mail.ru

Построение уравнения движения искусственного спутника Земли в гравитационных полях Земли и Луны

Перед нашей страной поставлена задача развивать собственную космическую программу весьма жестких условиях развития мировой космической деятельности. Задача определения параметров движения искусственного спутника Земли, является одной из основных задач, решаемых в ходе управления его полетом.

Решение задачи динамики спутника в данном случае сводится к построению дифференциальных уравнений движения по заданным первым интегралам и к определению в дальнейшем из них искомых сил и моментов, а также других параметров. Математическая модель движения спутника базируется на кинематических и динамических уравнениях Эйлера с учетом внешних сил.

Уравнения движения спутника относительно его центра масс записываются в виде

$$\begin{cases} \frac{dq}{dt} = K(q)\nu \\ \frac{d\nu}{dt} = w(q, \nu, t) + U(q, \nu, t)u \end{cases}$$

где $q = (a_{21}, a_{22}, a_{23}, a_{31}, a_{32}, a_{33})$ – направляющие косинусы, $\nu(p, q, r)$ – угловая скорость, $w_1 = \frac{1}{A}(C-B)qr$, $w_2 = \frac{1}{B}(A-C)pr$, $w_3 = \frac{1}{C}(B-A)pq$, $U(q, \nu) = \text{diag}(A^{-1}, B^{-1}, C^{-1})$,

$$K = \begin{pmatrix} 0 & -a_{33} & a_{32} \\ a_{33} & 0 & -a_{31} \\ -a_{32} & a_{31} & 0 \end{pmatrix}$$

Если известны первые интегралы уравнения движения спутника, тогда требуется определить соответствующий вектор обобщенных сил u

$$f_1 \equiv Ap^2 + Bq^2 + Cr^2 + \frac{3}{2}\omega_0^2[(A-C)a_{31}^2 + (B-C)a_{32}^2] = c_1$$

$$f_2 \equiv Aqa_{31} + Bqa_{32} + Cra_{33} = c_2$$

$$f_3 \equiv Cr = c_3$$

где A, B, C – главные центральные моменты инерции спутника, $\omega_0^2 = \frac{\mu}{r^3} = \text{const}$, где $\ddot{\vec{r}} = -\frac{\mu}{r^3}\vec{r} + \vec{f}_1$, f_1 – возмущение Луны.

Множество значений вектора u определяется как общее решение системы полученной дифференцированием выражений в силу направляющих косинусов

$$S_{\nu i}u = h_{\nu i}, S_{\nu i} = \frac{\partial S}{\partial \nu_i}, h_{\nu i} = \frac{\partial h}{\partial \nu_i}$$

Тогда, согласно [3], восстанавливаемые функции можно определить как решение уравнений движения спутника.

$$A\dot{p} + (C-B)qr - 3\frac{\mu}{r^3}(C-B)a_{32}a_{33} = 0$$

$$B\dot{q} + (A-C)rp - 3\frac{\mu}{r^3}(A-C)a_{31}a_{33} = 0$$

$$C\dot{r} + (B-A)pq - 3\frac{\mu}{r^3}(B-A)a_{31}a_{32} = 0$$

Таким образом, по заданным первым интегралам восстановлены уравнения движения спутника, определено силовое поле, в котором движение спутника обладает указанными свойствами.