1 Вступительная, короткая лекция

ФИО преподователя - Борис Николаевич Четверушкин.

Уильм Оккамский - ученый в честь которого назвали язык (Оссат).

Транспютер - — это микропроцессор со встроенными средствами межпроцессорной коммуникации, предназначенный для построения многопроцессорных систем.

Компания INMOS. Компьютеп t-800.

2 Вторая лекция

- 1. Возможность параллельного разбиения
- 2. Равномерная загрузка узлов
- 3. Минимизация обмена между узлами
- 4. Автоматизация
- 5. Логическая простота
- 6. Корректность алгоритмов и математических моделей.
- 1. Искать другую модель или другой метод
- 2. Передать точки более загруженным процессорам
- 3. Пример про моделирование ковида и явного метода Рунге

Пока говорим, только об однородном алгоритме

На следующей лекции ${\bf h}$ физическая модель, которая позволяет считать лучше.

3 Лекция 3

199 число частиц в кубометре воздуха.

$$f(t, \overline{x}, \overline{\xi})$$

$$\rho = \int mf(t, \overline{x}, \overline{\xi})d\overline{\xi}$$

$$\rho \overline{u} = \int mf(t, \overline{x}, \overline{\xi})\xi d\overline{\xi}$$

$$\overline{c} = \overline{\xi} - \overline{u}$$

$$P_{ij} = \int mc_i c_j f(t, \overline{x}, \overline{\xi})d\xi$$

$$q_i = \int \frac{m}{2} e^2 c_j f(t, \overline{x}, \overline{\xi}) d\xi$$
$$\frac{3}{2} kT = \frac{1}{\rho} \int \frac{mc^2}{2} f d\overline{\xi}$$
$$P = \rho \frac{K}{m} T = \rho RT$$
$$P = \frac{1}{3} (P_{11} + P_{22} + P_{33})$$

законы сохранения:

$$m + m_1 = m' + {m_1}'$$

$$m\overline{\xi} + m_1\overline{\xi} = m\overline{\xi}' + m_1\overline{\xi}'$$

$$\frac{m\xi^2}{2} + \frac{m_1\xi^2}{2} = \frac{m\xi^{2'}}{2} + \frac{m_1\xi^{2'}}{2}$$

$$f(t,\overline{x},\overline{\xi})$$

$$t_1 = t + \Delta t$$

$$\overline{x_1} = \overline{x} + \overline{\xi} \Delta t$$

$$\overline{\xi_1} = \overline{\xi} + \overline{\gamma} \Delta t$$

$$\frac{\partial f}{\partial t} = \xi_i \frac{\partial f}{\partial x_i} + \gamma \frac{\partial f}{\partial \xi_i} = 0$$

$$\sum \overline{(\xi)} d\overline{x} d\overline{\xi} = dx d\xi \int f(t, \overline{x}, \overline{\xi}) f(t, \overline{x_1}, \overline{\xi_1}) |g| \gamma d\gamma d\Theta d\overline{\xi_1}$$

$$\sum_{\perp} dx d\xi' = dx d\xi' \int f' f'_1 |g'| B' dB d\Theta d\xi'_1$$

Теорема Леувилля о сохранении фазового объема.

$$\frac{\partial f}{\partial t} = \xi_i \frac{\partial f}{\partial x_i} + \gamma \frac{\partial f}{\partial \xi_i} = \iint (f'f'_1 - ff_1)|g| ddb d\Theta d\overline{\xi_1}$$

$$\int \phi(\xi) \frac{\partial f}{\partial t} = \xi_i \frac{\partial f}{\partial x_i} + \gamma \frac{\partial f}{\partial \xi_i} = \iint (f'f'_1 - ff_1)|g| ddb d\Theta \phi(\xi) d\overline{\xi_1}$$

$$I_{\phi}(t,\overline{x}) = \int g(t,\overline{x},\overline{\xi})\phi(\xi)d\overline{\xi}$$

$$I_{\phi} = \frac{1}{2}(I_{\phi} + I_{\phi_{1}})$$

$$I_{\phi}(\xi)d\xi = \xi_{i}\frac{\partial f}{\partial x_{i}} + \gamma \frac{\partial f}{\partial \xi_{i}} = \iint (f'f'_{1} - ff_{1})|g|ddbd\Theta\phi(\xi)d\overline{\xi_{1}}$$

$$f'\int \phi(\xi)\frac{\partial f}{\partial t}d\xi = \frac{\partial \int f\phi(\xi)}{\partial t}$$

$$\int \phi(\xi)\xi_{i}\frac{\partial f}{\partial x_{i}}d\xi = \frac{\int \xi_{i}\phi(\xi)d\overline{\xi}}{\partial x}$$

$$\int \phi(\xi)\gamma_{i}\frac{\partial f}{\partial \xi_{i}}d\xi = \int_{-\infty}^{+\infty} d\xi_{k}\int_{-\infty}^{\infty} d\overline{\xi} = \int_{-\infty}^{\infty} - \int f\gamma_{i}\frac{\partial\phi}{\partial\xi}d\overline{\xi}$$

4 Лекция 4

Начало лекции пропустил.

$$f_{o}(t, \overline{x}, \overline{\xi}) = \frac{\rho(t, \overline{x})}{(2\pi RT(t, x))^{\frac{3}{2}}} \overline{t}^{\frac{(3i - u(x, t))^{2}}{2RT}} = \frac{\rho}{(2RT)^{\frac{3}{2}} l^{\frac{-l_{i}^{2}}{2RT}}}$$

$$\int \int \int \int \int \frac{dx}{2\pi l} dx dx = \frac{(2n - 1) \dots 3 \cdot 1}{2^{n}} \sqrt{\frac{\pi}{\beta^{2n+1}}}$$

$$P_{i}j = \int e_{i}e_{j}f_{0}d\xi = \frac{\rho}{(2\pi RT)^{\frac{3}{2}}} \dots$$

$$P_{i}j = \int e_{i}^{2}fd\xi \frac{\rho}{(2\pi RT)^{\frac{3}{2}}} \left[\int e^{\frac{-c_{i}^{2}}{2RT}} de \int e^{\frac{-e_{k}}{2RT}} \int e_{i}^{2}e^{-\frac{e_{i}^{2}}{2RT}} dc_{i} = \rho RT \right]$$

БΓК

$$\frac{dR}{dt} = \nu(f - f_0)$$

- число столкновений частиц велико

$$f = f_0 - \frac{1}{\nu} \frac{df_0}{dt} + \frac{1}{\nu} \frac{d^2 f}{dt} + \dots =$$
$$q_i \frac{1}{\nu} \frac{5}{2} R^2 \rho T \frac{\partial t}{\partial x^i}$$

Анонас следующей лекции:

$$f = f_0 = \frac{\rho_i}{2RT_i} k^{-\frac{(3_k - u_{ki})^2}{2RT_i}}$$

рисунок

$$f^{j+1}(\xi) = f_{i_0}^j + \xi \Delta t \frac{f_{i+1,0} - f_{i-1,0}^j}{2\Delta x} - \Delta t \frac{|\xi|}{2} \frac{f_{i+1,0} - 2_{i_0}^i + f_{i-1}^j}{\Delta x}$$

5 Лекция 5

$$\begin{split} f_i^{j+1} &= f_{i_0}^i(\xi) + \xi \Delta t \frac{f_{i+1,0}^i - f_{i-1,0}^j}{2\Delta x} - \Delta x \frac{|\xi|}{2} \frac{f_{i+1,0}^j - 2f_{i-1,0}^j + f_{i-1,0}^i}{\Delta x} \\ & \int f_j^{i+1} d\xi = \rho^{i+1} \\ & \int f_i^i d\xi = \rho^i \\ \beta &= \frac{1}{\sqrt{2RT}} \\ a_{x0} &= \frac{a_{i+1} - a_{i-1}}{2\Delta x} \\ a_{overlinexx} &= \frac{a_{i+1} - 2a_i + a_{i-1}}{\Delta x^2} \end{split}$$

Разностная схема:

$$\frac{\rho_i^{j+1} - \rho_i^j}{\Delta t} + (\rho u)_{xwith0} = \frac{\Delta x}{2} [\rho uerf(s) + \frac{\rho}{\beta \sqrt{\pi}} exp(-s^2)]_{overlinexx}$$

$$\frac{\rho}{\Delta t}$$

еще 2 уравнения не успел

$$\begin{split} \frac{\partial f}{\partial t} + \xi \frac{\partial f}{\partial x} &= J(f'_1, f') \\ \frac{f^{i+1} - f^i_j}{\Delta t} + \xi \frac{f^i_j - f^i_{j-1}}{\Delta x} &= J, \xi > 0 \\ \frac{f^{i+1} - f^i_j}{\Delta t} + \xi \frac{f^i_j - f^i_{j+1}}{\Delta x} &= J, \xi > 0 \end{split}$$

$$\frac{f^{i+1} - f_j^i}{\Delta t} + \xi \frac{f_j^i - f_{j+1}^i}{\Delta x} \frac{\Delta x}{2} |\xi| \frac{f_{j+1}^j - 2f_j^i + f_{j-1}^j}{\Delta x^2} + J(ff'), \xi > 0$$

Ур Больцмана - Ур газ динамики - разностная схема Ур Больцмана - разностное киетич ур - ???

$$\frac{f_j^{i+1} - f_j^i}{\Delta t} + \frac{\xi + |\xi|}{2} \frac{15f_j^i - 2f_{j-1}^i + 0.5f_{i-2}^j}{\Delta x} = \dots$$
$$K_n = \frac{l}{L} << 1$$

рисунок

$$f(t^{i+1}, \overline{x}, \overline{\xi}) - f_0^i(t, x - \xi J, \xi)$$

$$\frac{f_i^{i+1} - f_{i0}^i}{\Delta t} + div(\xi f_0)^i = \frac{\partial}{\partial X_i} \frac{J}{2} \xi_i \xi_k \frac{\partial f_0^j}{\partial x_k}$$

Система уравнений (которая оказывается совпадает с уравнением Навье - Стокса)

...

$$\frac{\partial \rho u}{\partial t} + \frac{\tau}{2} \frac{\partial^2 \rho u}{\partial t^2} + \frac{\partial (\rho u^2 + P)}{\partial x} = \frac{\partial}{\partial x} \frac{\tau}{2} \frac{\partial}{\partial x} (\rho) \dots$$

. . .

$$\begin{split} \frac{\partial \rho}{\partial \tau} + J \frac{\partial^2 \rho}{\partial \tau^2} + \frac{\partial}{\partial x} (\rho u &= \frac{\tau}{2} \frac{\partial}{\partial x} ((\rho u^2 + P))) \\ \frac{\partial Q}{\partial t} + \frac{\tau}{2} \frac{\partial^2 Q}{\partial x^2} \end{split}$$

Построим схему более устойчивая.

$$\frac{\partial T}{\partial t} = \epsilon \frac{\partial^2 T}{\partial t^2} = x \frac{\partial^2 T}{\partial x^2}$$
$$\frac{T_i^{j+1} - T_i^{j-1}}{2\Delta \tau} + \epsilon \frac{T_i^{j+1} - 2T_i^j + T_i^{j-1}}{\Delta t^2} + x \frac{T_{i+1}^j - 2T_i^j + T_{i-1}j}{\Delta x^2}$$

6 лекция 6

***рисунок классический объект исследований, поток проходит через двумерную выемку**

$$\frac{\partial E}{\partial t} = 0$$

рисунок трехмерный случай

ПОграничный слой $\Delta \{95\% U_{\infty}U$

Один из примеров применения этой теории корабль Буран. Нагрев при посадке (брюхом вперед) корпус нагревается до 1300 градусов на

поверхности. За слоем нагревается около 200-300 градусов. Слой состоит из кирпичей, но иногда эти кирпичи вылитают (катастрофа с американским шаттлом)

Данные рассчетов для Бурана:

$$M_{\infty} = 1.35; Re = 33 \cdot 33 \cdot 10^4 = Re = \frac{U_{\infty}H\rho}{M}$$

$$\frac{L}{H} = 21$$

рисунки графиков перехода тепловой энергии в колебания для разных M от времени

Существует несколько решений, например наклонить кирпечи под углом или поместить на угол нашлепку, чтобы там не образовывался поверхностный слой.

Аэродинамика нососвой иглы гиперзвуковых самолетов для определенных скоростей (например 6 махов).

6.1 Проблема аэроупругости

Возникает когда возникает обратное воздействие к воздействию потока и возникает обратный поток.

рисунок гибкой выемки

Мы не будем касаться задачи упругости, обычно решается как

$$M\delta^{00} + \mathcal{D}\delta^0 + K\delta = F$$

при некоторых частотах внезапно появляется Unsteady flow который необходимо учитывать и сегодня он активно просчитывается.

7 Лекция

$$\begin{split} \frac{\partial U}{\partial t} &= \frac{\partial}{\partial x} k \frac{\partial U}{\partial x} + \frac{\partial}{\partial y} k \frac{\partial U}{\partial u} + F \\ BU_{i,n+1} + KU_{i-1,n} - eU_{in} + EU_{i+1j,n} + VU_{i-1,n} + F_{in} &= 0 \\ U_{01} &= \phi_{i,n} U_{in} + \psi_{1,n} U_{in} + \xi_{1,n}, U_{N_{i-1}} \\ U_{i0} &= \phi_{i,n} U_{i1} + \psi_{i1}, U_{i,N_n} = \phi_{i,N_n} = \phi U_{i,N_n-1} + \xi_{i,N_n-1} \\ U_{in} &= \alpha_{i,n+1} U_{i,n+1} + \beta_{i,n+1} \\ U_{in} &= \gamma_{i,n-1} U_{i,n-1} + d_{i,n-1} \\ KU_{i-1,n} - (c - \alpha_{in}\beta - \gamma_{in}V)U_{in} + EU_{i+1n} + F + \beta_{in}B + d_{in}V = 0 \end{split}$$

Прогонка для многопроцессорной системы

$$\alpha_{i+1,n} = \frac{E}{\psi_{in}^{\alpha}\psi_{in}^{\alpha} = c - \alpha_{n}K - \alpha_{in}B - \gamma_{in}V}$$

$$\gamma_{i+1,n} = \frac{K}{\psi_{in}^{\omega}}$$

$$\psi_{in}^{\gamma} = c - \gamma_{in}E - \alpha_{in}B - \gamma_{in}V$$

$$\alpha_{i,n} + 1 = \frac{V}{\psi_{i}^{alpha}}\Psi_{in}^{\alpha}B - \alpha_{in}K - \gamma_{in}E$$

$$\gamma_{i,n-1} = \frac{B}{\Psi_{in}^{\gamma}}$$

$$\Psi_{in}^{\gamma} = c = \gamma_{in}V - \alpha_{in}K - \gamma_{in}E$$

...

аналог метода Зейделя

Метод робастный, но линейная система работает со скоростью $\frac{1}{N^2}$, что плохо в однопроцессорном случае, но не сильно влияет при многопроцессорных выичлениях.

8 Лекция 7

Уравнение неразрывности

$$\frac{\partial p}{\partial t} + div(pu) = 0$$

Уравнение движениея

$$\frac{\partial \rho \overline{u}}{\partial t} + div[p\overline{u} \times \overline{u} + B_k B_p] + \nu(p + \frac{B^2}{8\pi} + \Phi) = div P_{NS}$$

Уравнение энергии

$$\frac{\partial E}{\partial t} + div(E + \rho + \frac{B}{8\pi})\overline{u} = div\overline{q} + divP_{NS}\overline{u}$$
$$\frac{d\overline{B}}{dt}rot\overline{u} \times \overline{B} + rot\nu mrot\overline{B}\nu_m = c^2$$
$$div\overline{B} = 0$$
$$\Delta\Phi = 4\Pi G\rho$$

Это система уравнений для рассчета

$$\rho = \int f d\overline{\xi}$$

$$\rho \overline{u} = \int p \overline{\xi d\xi}$$

Введем локально Максвелловскую функцию распределения (распределеения говорим осторожно из-зи комплексных переменных)

$$f_{oM} = \frac{\rho}{(2\pi RT)^{\frac{3}{2}}} l^{\frac{-(\xi_{k} - u_{k} - i \frac{B_{k}}{24\pi p})}{2RT}}$$

$$\rho = Re \int f_{om} d\xi$$

$$0 = Im \int f_{om} d\xi$$

$$\bar{\xi} = \bar{c} + \bar{u} + i \frac{\bar{B}}{\sqrt{2\pi\rho}}$$

$$\xi * = \bar{c} + \bar{u} - i \frac{B}{\sqrt{2\pi\rho}}$$

$$\bar{u} = \frac{1}{\rho} Re \int f_{Om} \bar{\xi} d\xi$$

$$\bar{B} = \frac{Im}{\sqrt{\rho}} \int f_{OM} \bar{\xi} * d\xi$$

$$E = Re \int \frac{\xi^{2}}{2} f_{om} d\xi$$

$$P + \frac{B^{2}}{8\pi} = \int c^{2} f_{om} d\xi$$

$$\frac{\partial f}{\partial t} + div(\xi f) = g(ff')$$

$$\int g \phi d\xi = 0$$

$$\frac{\partial B}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial x_{P}} (u_{P} B_{E} - u_{x} B_{P})$$

$$div B = 0$$

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \frac{P}{Px_{P}} [(P + \frac{B^{2}}{8\pi}) \delta_{kp} + \rho u_{k} u_{p} - B_{p} B_{k}] = 0$$

$$\frac{\partial E}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial x_{K}} (u_{k} (E + P + \frac{B^{2}}{8\pi}) B_{k} U_{p} B_{P}) = 0$$

$$\frac{\tau_{m}}{2} \frac{\partial B_{k}}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial x_{P}} [u_{P} B_{K} - U_{K} B_{P}] l = rot \frac{\tau_{m}}{2} (P + \frac{B^{2}}{8\pi} rot \overline{B}) + \sum \dots$$

Сумму в конце можно отбросить, так как она составляет меньше процента Отсюда можно узнать чему равняется τ_m

$$\tau_{m} = \frac{2\nu_{M}}{(P + \frac{B^{2}}{8\pi})}$$

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \tau \frac{\partial^{2} \rho}{\partial \tau^{2}} + div(\rho u - \frac{1}{\rho} \sum_{i=1}^{S} \frac{\tau}{2} \frac{\partial}{\partial x_{i}} [(p + \frac{B^{2}}{8\pi})S_{in} + \rho u_{i}u_{k} - B_{i}B_{k}])$$

$$\rho N_{k} = \sum_{i=1}^{3} \frac{\partial}{\partial x_{i}} (p + \frac{B^{2}}{8\pi})S_{ik} + \rho u_{i}u_{k} - B_{i}B_{k}$$

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \frac{\tau}{2} \frac{\partial^{2} \rho}{\partial t} + div(\rho(\overline{u} - \overline{w})) = 0$$

$$\frac{\rho \overline{u}}{\partial t} div(\rho(u - w) \times \overline{u}) + B_{i}B_{p}) + \nu(\rho + \frac{B^{2}}{8\pi} + \Phi) = 0$$

$$\epsilon \frac{\Phi_{i}^{j+1} - 2\Phi_{i}^{j} + \Phi_{i}^{j-1}}{\Delta t^{2}} + \frac{\Phi_{i}^{j+1} - \Phi_{i}^{j-1}}{2\Delta t} + \Delta \Phi_{i}^{j} = 4\pi\rho$$