

АКАДЕМИЯ НАУК СССР
СИБИРСКОЕ ОТДЕЛЕНИЕ
ОТДЕЛЕНИЕ МЕХАНИКИ
И ПРОЦЕССОВ УПРАВЛЕНИЯ

ЧИСЛЕННЫЕ МЕТОДЫ
МЕХАНИКИ СПЛОШНОЙ
СРЕДЫ

информационный бюллетень

Том 1, № 6
1970

НОВОСИБИРСК

В.Ф.КУРОПАТЕНКО

ПРИБЛИЖЕННЫЙ МЕТОД РАСЧЕТА ВЕЛИЧИН ЗА ФРОНТОМ УДАРНОЙ ВОЛНЫ.

При численном решении задач газодинамики с помощью неоднородных разностных методов, которые выделяют сильные и слабые разрывы, возникает необходимость решать систему уравнений, связывающих величины по обе стороны фронта ударной волны. Такими уравнениями являются условия динамической совместности

$$(V - V_0)W + (u - u_0) = a, \quad (1)$$

$$(u - u_0)W - (\rho - \rho_0) = a, \quad (2)$$

$$E - E_0 + 0.5(P + P_0)(V - V_0) = a, \quad (3)$$

а также уравнение состояния

$$p = f(V, E). \quad (4)$$

Величины без индексов характеризуют состояние вещества за фронтом ударной волны, с индексом "0" перед фронтом. На фронте детонационной волны условия (1), (2) сохраняются, а в правой части уравнения (3) появляется член, характеризующий энерговыделение ВВ. Состояние вещества перед фронтом предполагается известным. Кроме того, в момент $t - t_0$ предполагается известной амплитуда ударной волны и распределение всех величин за фронтом. Задача заключается в определении всех величин на фронте ударной волны в момент $t = t_0 + \tau$.

Легко заметить, что система четырех уравнений (1)-(4) содержит пять неизвестных величин

$$P, V, E, u, W. \quad (5)$$

Следовательно, для решения задачи необходимо к указанным четырем уравнениям добавить пятое уравнение. Это вспомогательное уравнение можно написать в различной форме исходя из различных соображений. В настоящей работе рассматривается один из возможных видов этого уравнения и исследуется вопрос об условиях сходимости итерационного процесса для решения полученной системы.

Полные производные давления p и скорости u по времени t в направлении траектории фронта $\frac{dm}{dt} = W$ имеют вид

$$\frac{dp}{dt} = \frac{\partial p}{\partial t} + \frac{\partial p}{\partial m} W, \quad (6)$$

$$\frac{du}{dt} = \frac{\partial u}{\partial t} + \frac{\partial u}{\partial m} W.$$

Здесь m — Лагранжева координата $dm = p(dr - udt)$. Воспользуемся дифференциальными уравнениями газодинамики с учетом адиабатичности движения

$$\frac{\partial u}{\partial t} = -\frac{\partial p}{\partial m}, \quad (7)$$

$$\frac{\partial p}{\partial t} = -a^2 \left(\frac{\partial u}{\partial m} + \frac{(\alpha - 1)uV}{r} \right), \quad (8)$$

где $a^2 = \left(\frac{\partial p}{\partial V} \right)_s$, запишем (6) в виде

$$\frac{\partial p}{\partial t} = -a^2 \left[\frac{\partial u}{\partial m} + \frac{(\alpha - 1)uV}{r} \right] + \frac{\partial p}{\partial m} W, \quad (9)$$

$$\frac{\partial u}{\partial t} = -\frac{\partial p}{\partial m} + \frac{\partial u}{\partial m} W.$$

Исключая из (9), например $\frac{\partial u}{\partial m}$, приходим к дифференциальному уравнению

$$\frac{dp}{dt} = -\frac{a^2}{W} \frac{du}{dt} - \frac{(\alpha - 1)uVa^2}{r} - \frac{a^2 - W^2}{W} \frac{\partial p}{\partial m}, \quad (10)$$

которое преобразуем, прибавляя и вычитая $\frac{dp_0}{dt}$ и $\frac{a}{W} \frac{dW_0}{dt}$

$$\text{к виду} \quad \frac{d\Delta p}{dt} = -\frac{a^2}{W} \frac{d\Delta u}{dt} - A, \quad (11)$$

где

$$A = \frac{(\alpha-1)uVa^2}{r} + \frac{\alpha^2 - W^2}{W} \frac{\partial \rho}{\partial m} + \frac{d\rho_0}{dt} + \frac{\alpha^2}{W} \frac{du_0}{dt}. \quad (I2)$$

Рассмотрим далее выражение для скорости перемещения ударной волны в Лагранжевых координатах

$$W = \frac{dm}{dt} = \frac{\Delta \rho}{\Delta u}, \quad (I3)$$

получаемое из (2). Здесь и в (II) $\Delta \rho = \rho - \rho_0$, $\Delta u = u - u_0$. Дифференцируя (I3) по t вдоль фронта, получим

$$\frac{dW}{dt} = \frac{1}{\Delta u} \left(\frac{d\Delta \rho}{dt} - W \frac{d\Delta u}{dt} \right). \quad (I4)$$

Из (II) и (I4) следует

$$\frac{dW}{dt} = -\frac{1}{\Delta u} \left[\left(\frac{\alpha^2}{W} + W \right) \frac{d\Delta u}{dt} + A \right]. \quad (I5)$$

Это и есть искомое пятое уравнение системы.

Аппроксимируем (I5) разностным уравнением

$$\frac{W - W_n}{\tau} = -\frac{1}{\Delta u_n} \left[\left(\frac{\alpha_n^2}{W_n} + W_n \right) \frac{\Delta u - \Delta u_n}{\tau} + A_n \right], \quad (I6)$$

в котором все коэффициенты вычисляются в момент t_n . Легко показать, что погрешность такой аппроксимации есть величина $O(\tau)$. Введем безразмерные переменные $\zeta = \frac{W}{W_n}$.

$\eta = \frac{\Delta u}{\Delta u_n}$. После перехода от $W, \Delta u$ к ζ, η (I6) принимает вид

$$\zeta = \Omega - \left[1 + \left(\frac{\alpha_n}{W_n} \right)^2 \right] \eta, \quad (I7)$$

где

$$\Omega = 2 + \left(\frac{\alpha_n}{W_n} \right)^2 - \frac{A_n \tau}{W_n \Delta u_n}. \quad (I8)$$

Таким образом, ζ линейно зависит от η .

Преобразуем систему (I) - (4)

$$\rho = \rho_0 + \frac{\Delta u^2}{V_0 - V}, \quad (I9)$$

$$E = E_0 + 0,5 \Delta u^2 + \rho_0 (V_0 - V), \quad \rho = f(V, \xi). \quad (20)$$

Эту систему можно решить, если одну из величин без индексов предположить известной. Будем считать известной величину скачка скорости Δu на фронте, а в качестве итерационного параметра возьмем V . Точка пересечения двух кривых (19) и (20) находится итерациями по методу хорд. После нахождения значений ρ и V , удовлетворяющих при заданном Δu системе (19), (20), вычисляется величина

$$W = \frac{\Delta \rho}{\Delta V}. \quad (21)$$

В результате при фиксированных ρ_0, ρ_0, E_0 находится связь между W и Δu . Для идеального газа такая связь может быть написана в явном виде

$$W = \frac{\gamma+1}{4} \rho_0 \Delta u \pm \sqrt{\left(\frac{\gamma+1}{4} \rho_0 \frac{\Delta u \eta}{W_n}\right)^2 + \frac{\gamma \rho_0 \rho_0}{W_n}}. \quad (22)$$

В безразмерных переменных ξ и η уравнение (22) записывается следующим образом

$$\xi = \frac{\gamma+1}{4} \rho_0 \frac{\Delta u \eta}{W_n} \pm \sqrt{\left(\frac{\gamma+1}{4} \rho_0 \frac{\Delta u \eta}{W_n}\right)^2 + \frac{\gamma \rho_0 \rho_0}{W_n}}. \quad (23)$$

Значения ξ , полученные по этой формуле, будем обозначать $\bar{\xi}$. Выясним условия существования решения задачи.

Очевидно, такими условиями будут условия, при которых прямая (17) пересекается с кривой типа (23). Легко заметить, что наклоны указанных кривых $\frac{d\xi}{d\eta}$ имеют разные знаки. Следовательно, кривые пересекутся, если при $\eta = \xi$ будет $\xi > \bar{\xi}$.

Очевидно, когда скачок скорости на фронте ударной волны стремится к нулю, волна становится бесконечно слабой и ее скорость перемещения стремится к скорости звука перед фронтом. Таким образом,

$$\bar{\xi}(0) = \sqrt{\frac{a_0^2}{W_n^2}}.$$

В то же время значение $\xi(a)$, полученное по формуле (17), равно

$$\xi(a) = \Omega.$$

Очевидно, кривые (17) и (23) пересекутся, если

$$\xi(a) > \bar{\xi}(a).$$

Это условие существования решения может быть записано в виде:

$$2 + \left(\frac{a_n}{W_n}\right)^2 - \frac{A_n \tau}{\Delta a_n W_n} > \left|\frac{a_0}{W_n}\right|. \quad (24)$$

Условие (24) можно несколько упростить сделав его более сильным. Известно, что $|W_n| > a_0$. Заменяя $\left|\frac{a_0}{W_n}\right|$ на 1, получим новое условие

$$1 + \left(\frac{a_n}{W_n}\right)^2 \geq \frac{A_n \tau}{\Delta a_n W_n} \quad (25)$$

В этом неравенстве левая часть положительна, произведение $\Delta a_n W_n > 0$, $\tau > 0$, а величина A_n может быть и положительной, и отрицательной.

В случае неположительных A_n , неравенство (25) выполняется при любых $\tau > 0$. Если $\alpha = 1$ (течение плоское) и фон перед фронтом ударной волны постоянен, то $A < 0$ будет при $W_n \frac{\partial \rho}{\partial m} \leq 0$. Следовательно, без ограничений на промежуток времени τ считаются:

- а) стационарные ударные волны ($\frac{\partial \rho}{\partial m} = 0$),
- б) усиливающиеся со временем ударные волны, $W < 0$,

$$\frac{\partial \rho}{\partial m} > 0 \text{ или } W > 0, \quad \frac{\partial \rho}{\partial m} < 0.$$

Когда же $A > 0$, решение задачи существует лишь при значениях τ , удовлетворяющих условию:

$$\tau \leq \frac{\Delta A_n \left[1 + \left(\frac{a_n}{W_n}\right)^2\right]}{(\alpha-1) V_n a_n a_n^2 + \frac{d^2 n - W_n^2}{W_n} \left(\frac{\partial \rho}{\partial m}\right) + \frac{d \rho_0}{dt} + \frac{a_n^2}{W_n} \frac{d a_0}{dt}} \quad (26)$$

Иными словами, все затухающие со временем ударные волны, могут рассчитываться с помощью изложенного метода лишь в моменты времени $t = t_n + \tau$ близкие к t_n такие, что τ удовлетворяет условию (26).

Изложенный здесь алгоритм расчета величин за фронтом ударной волны применялся нами в качестве блока в программе РАНД (расчет адиабатических нестационарных движений). По этой программе решались различные задачи, в частности задача о точечном или неточечном взрыве, задача о затухании ударных волн в различных конденсированных веществах, задача о распространении детонации и ряд других. Там, где это было возможно, результаты расчетов сравнивались с адиабатическими решениями. Результаты сравнения всегда указывали на хорошую точность применяемого нами алгоритма. В качестве иллюстрации ниже приводится сравнение с точными решениями: а) в таблице I — с точным решением из [1] задачи о цилиндрически симметричной сходящейся детонационной волне, б) на рис. I — с автомодельным движением газа из [2] при начальном давлении, заданном в виде степенной зависимости от m .

Таблица I.

$\frac{r}{r_0}$	точное $\frac{\rho}{\rho_0}$	счет $\frac{\rho}{\rho_0}$
I	I	I
0,8	1,05	1,04
0,6	1,11	1,11
0,4	1,24	1,25
0,2	1,54	1,56
0,15	1,71	1,73
0,10	2,01	2,00
0,08	2,20	2,19
0,06	2,49	2,49

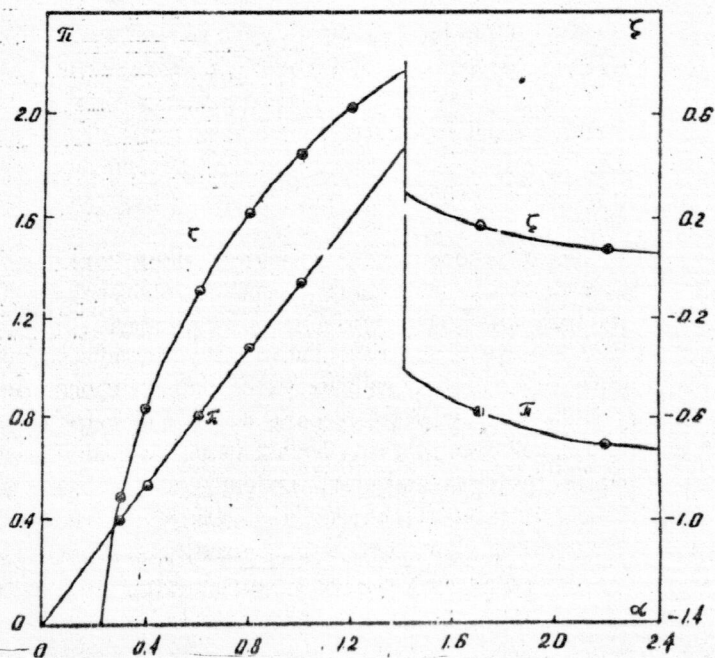


Рис. 1.

- — расчет
- ⊙ — аналитическое решение
- π — безразмерное давление
- ξ — безразмерная скорость

Л и т е р а т у р а .

1. Я.Б.Зельдович. "Сходящаяся цилиндрическая детонационная волна", ЕСТФ, т.36, вып.3, 1959, 782.
2. В.Е.Нурмажаев. "Движение газа по заданному пространственному распределению давления", ВМЖ, т.34, вып.1, 1970, 17.