

РОССИЙСКАЯ АКАДЕМИЯ НАУК  
НАУЧНЫЙ СОВЕТ ПО ТЕПЛОФИЗИКЕ  
НАУЧНЫЙ СОВЕТ ПО ФИЗИКЕ ПЛАЗМЫ  
ОБЪЕДИНЕННЫЙ ИНСТИТУТ ВЫСОКИХ ТЕМПЕРАТУР  
ИНСТИТУТ ПРОБЛЕМ ХИМИЧЕСКОЙ ФИЗИКИ

КАБАРДИНО-БАЛКАРСКИЙ ГОСУДАРСТВЕННЫЙ УНИВЕРСИТЕТ

---

**ФИЗИКА ЭКСТРЕМАЛЬНЫХ СОСТОЯНИЙ  
ВЕЩЕСТВА – 2008**

**Черноголовка — 2008**

ветствующей полной ионизации атомов углерода.

Полученные расчётные результаты практически не изменяются при изменении электронного коэффициента Грюнайзена от  $\gamma_e = \frac{1}{2}$  до  $\gamma_e = \frac{2}{3}$ . Результаты также не изменяются в случае пренебрежении температурной зависимостью  $a = a(T)$  в (4). То есть в связи с малостью величины  $a_0$  в рассматриваемом диапазоне температур и давлений в формуле (4) и соответственно в (3) можно принять  $a = a_0 = const$ .

Таким образом, в работе дана оценка коэффициента электронной теплоёмкости  $\beta_0 = 5.5 \pm 1.5$  мДж/(моль·К<sup>2</sup>) для полуэмпирического описания теплофизических свойств проводящего алмазного расплава при давлении  $\approx 1350$  ГПа и температуре  $\approx 11500$  К.

Работа выполнена при частичной поддержке программы Президиума РАН «Физика и механика сильно сжатого вещества и проблемы внутреннего строения Земли и планет».

1. Grumbach M. P., Martin R., // Phys. Rev. B. 1996, V.54 P. 15730–15741.
2. Молодец А. М., и др. // Физика горения и взрыва.

- 1999, Т.35, №2, С. 81–87.
3. Brygoo S. et al. // Nature Materials. 2007. V.6. P. 274–277.
  4. Bradley D. K. et al. // Physical Review Letters. 2004. V. 93, №19. P. 2195506.
  5. Correa A. A., Bonev S. A., Galli G. A., Carbon under extreme conditions: boundaries and electronic properties from first-principles theory // PNAS. January 31, 2006. V. 103, №5. P. 1204–1208.
  6. Correa A. A., Schwegler E., Benedict L., Galli G., Gygi F. Toward a multiphase equation of state for Carbon from first principles // www.sandia.gov/ASC/pubs-pres/PIMeeting/2007/schwegler/Carbon-ASC1.pdf
  7. Альтшуллер Л. В., Применение ударных волн в физике высоких давлений // Успехи физических наук. 1965, Т. 85, Вып. 2. С. 197–258.
  8. Бушман А. В., Ломоносов И. В., Фортов В. Е. Уравнения состояния металлов при высоких плотностях энергии. Черноголовка: препринт, 1992.
  9. Павловский М. Н. Ударное сжатие алмаза // Физика твёрдого тела. 1971. Т. 13, Вып. 3. С. 893–895.
  10. Celliers P., Dynamic compression of diamond across the melt transition // Bulletin of the American Physical Society, 2007, V. 52. №8, P. 15, APS.

## МОЛЕКУЛЯРНО-КИНЕТИЧЕСКОЕ ОБОСНОВАНИЕ МОДЕЛИ МНОГОКОМПОНЕНТНОЙ СРЕДЫ

*Куropatenko В. Ф.*

*РФЯЦ-ВНИИТФ, Снежинск*

v.f.kuropatenko@vniitf.ru

**Введение.** В [1] изложена модель многокомпонентной среды (МКС), принципиально отличающаяся от существующих ранее моделей [2], [3] наличием кластерной формы взаимодействия i-го компонента со смесью в целом [4]. Эта форма взаимодействия введена не вместо, а в дополнение к ранее обоснованной [2], [5] форме парных взаимодействий компонентов. Она выражается в виде сил и потоков энергии, в результате чего система законов сохранения i-го компонента имеет вид

$$\frac{\partial \alpha_i \rho_i}{\partial t} + \nabla \alpha_i \rho_i \bar{U}_i = 0, \quad (1)$$

$$\begin{aligned} \frac{\partial \alpha_i \rho_i \bar{U}_i}{\partial t} + \sum_{k=1}^3 \frac{\partial}{\partial x_k} (\alpha_i \rho_i \bar{U}_i U_{ki} + \alpha_i \bar{F}_{ki}) + \\ + \nabla \alpha_i P_i - \alpha_i \bar{R}_i = 0, \end{aligned} \quad (2)$$

$$\begin{aligned} \frac{\partial \alpha_i \rho_i \varepsilon_i}{\partial t} + \nabla (\alpha_i \bar{U}_i (P_i + \rho_i \varepsilon_i) + \alpha_i \bar{Q}_i) + \\ + \sum_{k=1}^3 \frac{\partial}{\partial x_k} (\alpha_i \bar{F}_{ki} \bar{U}_i) - \alpha_i A_i - \alpha_i \Phi_i = 0, \end{aligned} \quad (3)$$

где  $A_i$  — работа вектора  $\bar{R}_i$ ,  $\rho_i, P_i, E_i, \bar{U}_i$  — физические характеристики i-го компонента (плотность, давление, удельная внутренняя энергия

и скорость),  $\alpha_i$  — объемная концентрация,  $k = x, y, z$ . Выражения для сил  $\bar{F}_{ki}$  и потоков энергии  $\bar{Q}_i$ , определяются из следующих требований:

– После суммирования по i законов сохранения компонентов по отдельности должны получаться законы сохранения смеси

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \nabla \rho \bar{U} = 0, \quad (4)$$

$$\frac{\partial \rho \bar{U}}{\partial t} + \nabla P + \sum_{k=1}^3 \frac{\partial}{\partial x_k} (\rho \bar{U} U_k + \bar{F}_k) = 0, \quad (5)$$

$$\frac{\partial \rho \varepsilon}{\partial t} + \nabla (\bar{U} (P + \rho \varepsilon) + \bar{Q}) + \sum_{k=1}^3 \frac{\partial}{\partial x_k} (\bar{F}_k \bar{U}) = 0. \quad (6)$$

– Законы сохранения компонентов (1)–(3) и смеси (4)–(6) должны быть инвариантны к преобразованию Галилея.

В результате  $\bar{F}_{ki}$  и  $\bar{Q}_i$  имеют вид

$$\bar{F}_{ki} = -0.5 \rho_i (U_{ki} - U_k) (\bar{U}_i - \bar{U}), \quad (7)$$

$$\bar{Q}_i = 0.5 (\bar{U} - \bar{U}_i) (P_i + \rho_i E_i). \quad (8)$$

Силы и потоки энергии (7), (8) универсальны. Они не зависят от индивидуальных свойств компонентов таких, как скорость звука, вязкость, гетерогенность, размеры частиц, шероховатость поверхности частиц и т.д. и не содержат эмпирических констант. Все эти различия компонентов учитываются [2], [5] величинами  $\bar{R}_i$ ,  $\Phi_i$ , описываемыми парные взаимодействия компонентов.

Приведенное в [1], [4] обоснование  $F_{ki}$ ,  $\dot{Q}_i$  опирается на физику макроуровня, т.к. следует из уравнений, справедливых для сплошной среды.

Физические характеристики сплошной среды получаются при переходе с микроуровня на макроуровень как результат соответствующих усреднений. Покажем, что для простейшей модели смеси одноатомных идеальных газов при переходе с микроуровня на макроуровень получается выражение для силы  $\bar{F}_{ki}$ .

**Идеальный газ.** Идеальный газ — это математическая абстракция, основанная на хорошо известных упрощающих гипотезах [6], [7]. Пусть в замкнутом объеме  $d\theta$  находится  $n$  невзаимодействующих молекул, движущихся со скоростями  $\bar{U}_\nu$ . В любой момент времени газ имеет массу  $dM$ , количество движения  $d\bar{K}$  и энергию  $dQ$ , которые определяются уравнениями

$$dM = \sum_{\nu=1}^n m_\nu, \quad d\bar{K} = \sum_{\nu=1}^n m_\nu \bar{U}_\nu, \quad (9)$$

$$dQ = \sum_{\nu=1}^N 0.5 m_\nu \bar{U}_\nu^2, \quad (10)$$

где  $m_\nu$  — масса  $\nu$ -й молекулы. Уравнения (9) позволяют определить плотность  $\rho$  и скорость  $\bar{U}$  сплошной среды

$$\rho = \frac{dM}{d\theta}, \quad \bar{U} = \frac{d\bar{K}}{dM} = \sum_{\nu=1}^n \eta_\nu \bar{U}_\nu, \quad (11)$$

где  $\eta_\nu = m_\nu/dM$  — массовая концентрация  $\nu$ -й молекулы. Барицентрическая [2] скорость  $\bar{U}$ , являющаяся скоростью массы  $dM$ , определяет кинетическую энергию сплошной среды

$$dQ_1 = 0.5 \bar{U}^2 dM. \quad (12)$$

Из (10)–(12) следует

$$dQ = dQ_1 + 0.5 \sum_{\nu=1}^n m_\nu (\bar{U}_\nu - \bar{U})^2. \quad (13)$$

При переходе на макроуровень второе слагаемое в (13) превращается во внутреннюю энергию. Разделив (13) на  $dM$ , получим

$$\varepsilon = E + 0.5 \bar{U}^2, \quad (14)$$

где  $\varepsilon$  — удельная полная энергия,  $0.5 \bar{U}^2$  — удельная кинетическая энергия,  $E$  — удельная внутренняя энергия

$$E = \sum_{\nu=1}^n 0.5 \eta_\nu (\bar{U}_\nu - \bar{U})^2. \quad (15)$$

Будем считать объем  $d\theta$  кубом с длиной ребра  $d\theta^{1/3}$  и площадью грани  $S_x = S_y = S_z = d\theta^{2/3}$ . Поскольку масса  $dM$  движется со скоростью  $\bar{U}$ , то и стена объема  $d\theta$  движется со скоростью  $\bar{U}$ . Рассмотрим движение  $\nu$ -й молекулы в направлении грани  $S_x$ , ортогональной оси  $Ox$ . При  $U_{x\nu} - U_x > 0$  молекула ударяется о грань  $S_x$  и отражается от нее. Обозначим скорость  $\nu$ -й молекулы после соударения через  $\bar{U}_\nu^f$ . Тогда количество ее движения изменится на величину

$$\Delta \bar{K}_\nu = m_\nu (\bar{U}_\nu^f - \bar{U}_\nu).$$

Будем считать взаимодействие абсолютно упругим

$$U_{x\nu}^f - U_x = -(U_{x\nu} - U_x), \quad (16)$$

$$U_{y\nu}^f = U_{y\nu}, \quad U_{z\nu}^f = U_{z\nu}. \quad (17)$$

Отразившись, молекула летит в обратном направлении, отражается от противоположной грани и через время

$$\Delta t_\nu = \frac{2d\theta^{1/3}}{(U_{x\nu} - U_x)}$$

вновь ударяет по грани  $S_x$ . Введем силу  $\varphi_{x\nu}$ , импульс которой  $\varphi_{x\nu} \Delta t_\nu$  равен  $\Delta \bar{K}_\nu$ . Из закона сохранения количества движения и условия (16) после суммирования по всем молекулам получим выражение силы, действующей на газ со стороны единичной площадки грани  $S_x$

$$\varphi_x = 0.5 \rho \sum_{\nu=1}^n \eta_\nu (\bar{U}_\nu^f - \bar{U}_\nu) (U_{x\nu} - U_x). \quad (18)$$

Аналогичные выражения получим для сил, действующих на единичных площадках граней  $S_y, S_z$ .

Вектора  $\varphi_k$ , ( $k = x, y, z$ ) образованы элементами строк тензора  $\varphi$ , являющегося силой, действующей на газ со стороны стенки. Согласно третьему закону Ньютона, силы, действующие со стороны газа на стенку, имеют знак, противоположный знаку  $\varphi_k$ . Согласно правилам механики [8], давление равно сумме диагональных членов с обратным знаком деленной на три

$$P = \frac{1}{3} \rho \sum_{\nu=1}^n \eta_\nu (\bar{U}_\nu - \bar{U})^2. \quad (19)$$

С помощью (15) это уравнение принимает классическую форму, не содержащую величин микроравнения

$$P = \frac{2}{3} \rho E. \quad (20)$$

Т.о., переход с микроуровня на макроуровень завершен. Уравнения (14) и (20) не содержат информации о микроуровне. При переходе на макроуровень были выполнены все законы сохранения. Обращаем внимание, что для получения уравнения состояния не потребовалось переходить в систему координат, в которой объем  $d\theta$  покойится.

**Идеальный газ в смеси. Мезоуровень.** Определим силы, действующие на газ, являющийся компонентом смеси. Пусть в объеме  $d\theta$  находится  $N$  идеальных газов. Каждый газ с номером  $i$  содержит  $n_i$  молекул и обладает массой  $dM_i$ , количеством движения  $d\bar{K}_i$  и энергией  $dQ_i$

$$\begin{aligned} dM_i &= \sum_{\nu=1}^{n_i} m_{\nu i}, & d\bar{K}_i &= \sum_{\nu=1}^{n_i} m_{\nu i} \bar{U}_{\nu i}, \\ dQ_i &= \sum_{\nu=1}^{n_i} 0.5 m_{\nu i} \bar{U}_{\nu i}^2. \end{aligned} \quad (21)$$

Разделим объем  $d\theta$  между всеми молекулами. Объем, занимаемый  $i$ -м компонентом смеси, обозначим  $d\theta_i$ . Отношение

$$\alpha_i = \frac{d\theta_i}{d\theta}$$

называется [2] объемной концентрацией  $i$ -го компонента. Его физическая и парциальная плотности определяются уравнениями

$$\rho_i = \frac{dM_i}{d\theta_i}, \quad \alpha_i \rho_i = \frac{dM_i}{d\theta}. \quad (22)$$

Введение парциальной плотности  $\alpha_i \rho_i$  означает, что газ с номером  $i$  заполняет весь объем  $d\theta$  так, как будто других газов нет. С учетом этого, следуя правилам, изложенным в п.1, получим выражение для характеристик  $i$ -го газа

$$\bar{U}_i = \sum_{\nu=1}^{n_i} \eta_{\nu i} \bar{U}_{\nu i}, \quad \eta_{\nu i} = \frac{m_{\nu i}}{dM_i}, \quad (23)$$

$$E_i = 0.5 \sum_{\nu=1}^{n_i} \eta_{\nu i} (\bar{U}_{\nu i} - \bar{U}_i)^2. \quad (24)$$

Определение сил, действующих на  $i$ -й газ, разделим на два этапа. На первом этапе рассмотрим взаимодействие  $i$ -й молекулы с гранью  $S_x$ , движущейся со скоростью  $i$ -го газа  $\bar{U}_i$ , т.е. без учета

влияния смеси. На втором этапе рассмотрим взаимодействие  $i$ -го газа с гранью  $S_x$ , движущейся со скоростью смеси  $\bar{U}$

$$\bar{U} = \sum_{i=1}^N \eta_i \bar{U}_i, \quad dM = \sum_{i=1}^N dM_i, \quad \eta_i = \frac{dM_i}{dM}. \quad (25)$$

Проделав те же рассуждения, что и для одного газа в объеме  $d\theta$ , получим выражение для силы, действующей со стороны газа на единичную площадку поверхности объема  $d\theta$

$$\Pi_i = \frac{1}{3} \alpha_i \rho_i \sum_{\nu=1}^{n_i} \eta_{\nu i} (\bar{U}_{\nu i} - \bar{U}_i)^2. \quad (26)$$

Из (24) и (26) следует

$$\Pi_i = \alpha_i \left( \frac{2}{3} \rho_i E_i \right). \quad (27)$$

Уравнение состояния  $i$ -го газа не должно зависеть от того, является газ уединенным или находится в составе смеси (т.е. от индекса  $i$ ) и его физические величины  $P_i, \rho_i, E_i$  должны быть связаны уравнением состояния

$$P_i = \frac{2}{3} \rho_i E_i. \quad (28)$$

Из (27) и (28) следует, что сила  $\Pi_i$  является парциальным давлением  $i$ -го газа ( $\Pi_i = \alpha_i P_i$ ).

Газ с номером  $i$  является одним из  $N$  компонентов смеси, масса и средняя скорость которой (25) определяются законами сохранения.

Будем теперь считать каждый компонент  $i$ -й частицей и рассмотрим её столкновение с гранью  $S_x$  объема  $d\theta$ . Движение компонентов смеси с разными скоростями приводит к релаксационным процессам и порождает диссипацию энергии, которая определяется неупругим характером взаимодействия. Пусть скорость  $i$ -й частицы после удара равна  $\bar{U}_i^f$ . Тогда ее количество движения при ударе изменится на величину

$$\Delta \bar{K}_i = (\bar{U}_i^f - \bar{U}_i) dM_i.$$

Время, необходимое  $i$ -й частице для преодоления расстояния  $2d\theta^{1/3}$ , равно

$$\Delta t_{xi} = \frac{d\theta^{1/3} (\bar{U}_{xi}^f - \bar{U}_{xi})}{(\bar{U}_{xi} - \bar{U}_x)(\bar{U}_{xi}^f - \bar{U}_x)}.$$

В случае закона взаимодействия

$$\bar{U}_{ki}^f - \bar{U}_k = -0.5 (\bar{U}_{ki} - \bar{U}_k) \quad (29)$$

парциальная сила  $\alpha_i \bar{F}_{xi}$ , действующая со стороны единичной площадки грани  $S_x$  и приводящая к изменению количества движения  $i$ -й частицы на величину  $\Delta \bar{K}_i$ , имеет вид

$$\alpha_i \bar{F}_{xi} = -\frac{1}{2} \alpha_i \rho_i (\bar{U}_i - \bar{U})(\bar{U}_{xi} - \bar{U}_x). \quad (30)$$

Поскольку направления  $Ox, Oy, Oz$  равноправны, то после сокращения на  $\alpha_i$  силы действующие на  $i$ -й компонент со стороны смеси имеют вид (7) при  $k = x, y, z$ .

После суммирования сил  $\bar{F}_{ki}$  по всем компонентам определяется сила, действующая на стенки объема  $d\theta$ . Она должна иметь противоположный знак

$$\bar{F}_k = - \sum_{i=1}^N \alpha_i \bar{F}_{ki}.$$

Закон взаимодействия (29) приводит к диссиации энергии. Удельная кинетическая энергия  $i$ -го компонента при этом изменяется на величину

$$\Delta \theta_i = \frac{3}{8} (3\bar{U}^2 - 2\bar{U}_i\bar{U} - \bar{U}_i^2).$$

## УРАВНЕНИЕ СОСТОЯНИЯ СМЕСИ

*Бельхеева Р.К.*

*НГУ, Новосибирск*

*rutia@post.nsu.ru*

**Введение.** В случае, когда смесь находится в термодинамическом равновесии, ее движение можно описать как движение одного континуума с особым уравнением состояния, учитывающим свойства компонентов смеси и их концентрации, что приводит к значительному сокращению числа уравнений.

В рамках такого способа описания смеси, рассмотренного в работах [1–3] и др., принято, что уравнения состояния компонентов в среде такие же, как в свободном состоянии. В [1] подобное уравнение получено для трехкомпонентной смеси при условии, что объемные содержания компонентов постоянны. В [2] найдена зависимость среднего давления твердой фазы как функция пористости и внутриворового давления при статическом нагружении твердой пористой смеси. В [3] приведено уравнение состояния равновесной смеси калорически совершенного газа и несжимаемого твердого вещества. В [4] предложено уравнение состояния пористой смеси конденсированных компонентов в форме Ми-Грюнайзена.

**Используемые уравнения состояния.** Равновесной считается система для которой выполняются условия:  $P_i = P$ ,  $T_i = T$ ,  $u_i = u$ , где  $P_i$  – давление,  $T_i$  – температура,  $u_i$  – массовая скорость компонента  $i$ ;  $P$ ,  $T$ ,  $u$  – давление, температура и массовая скорость смеси соответственно. В данной работе уравнение состояния смеси и уравнения состояния всех компонентов используются в одной и той же форме Ми-Грюнайзена. Применимость уравнения состояния в подобной форме для воздуха показана в [4].

Давление вещества в области взрывных нагрузок обычно представляют в виде суммы двух составляющих  $P = P_X + P_T$ , где  $P_X =$

Работа выполнена при поддержке РФФИ, проекты №07-01-96011 и №07-01-00378.

1. Куропатенко В. Ф. Модель многокомпонентной среды // ДАН. 2005. Т. 403, № 6. С. 761–763.
2. Нигматуллин Р. И. Основы механики гетерогенных сред. М.: Наука, 1978.
3. Бёрд Г. Молекулярная газовая динамика. М.: Мир, 1981.
4. Куропатенко В. Ф. // ПМТФ. 2005. Т. 46. С. 7–15.
5. Струминский В. В. // Молекулярная газодинамика и механика неоднородных сред. Сб. трудов отд. механики АН СССР. М.: Наука. 1990. С. 263.
6. Ландау Л. Д., Лифшиц И. М. Статическая физика. М.: Наука, 1964.
7. Френкель Я. И. Статическая физика. М., Л.: Изд. АН СССР, 1948.
8. Куропатенко В. Ф. Модели механики сплошных сред. Челябинск, Челяб. гос. университет. 2007.

**Таблица 1. Параметры уравнений состояния.**

| вещество                         | воздух                | меди               | вольфрам            |
|----------------------------------|-----------------------|--------------------|---------------------|
| $\rho_{ii0}$ , кг/м <sup>3</sup> | 1.3                   | $8.93 \cdot 10^3$  | $19.235 \cdot 10^3$ |
| $A_i$ , Па                       | $0.695 \cdot 10^{-3}$ | $347.5 \cdot 10^8$ | $774.8 \cdot 10^8$  |
| $n_i$                            | 2.2                   | 4.0                | 4.0                 |
| $c_i$ , кДж/кг · К               | 0.718                 | 0.382              | 0.152               |
| $\gamma_i$                       | 2                     | 2                  | 2                   |

Уравнения состояния компонентов нормируются так, чтобы при нормальных условиях ( $P = 1$  атм и  $T = 300^\circ\text{K}$ ) давления и энергии фаз были равны нулю, т.е.

$$P = A_i \left[ \left( \frac{\rho_{ii}}{\rho_{ii0}} \right)^{n_i} - 1 \right] + \gamma_i \rho_{ii} c_i (T - 300),$$

$$E = E_{X_i} + c_i (T - 300),$$

где  $\rho_{ii}$ ,  $\rho_{ii0}$  – истинная плотность и истинная начальная плотность;  $c_i$  – удельная теплоемкость,