#### 07,19

## Уравнения состояния кварцевого стекла и церия в области их аномальной сжимаемости

#### © А.М. Молодец

Институт проблем химической физики РАН, Черноголовка, Россия E-mail: molodets@icp.ac.ru

#### (Поступила в Редакцию 18 февраля 2016 г.)

Построены и верифицированы полуэмпирические уравнения состояния кварцевого стекла и поликристаллического *γ*-церия в диапазоне сжимающих давлений до 3 GPa. Показано, что предложенная форма уравнений состояния единообразно описывает теплофизические и физико-механические свойства кварцевого стекла и поликристаллического *γ*-церия в области их аномальной сжимаемости при сжатии. Обсуждаются комнатные изотермы этих материалов при растяжении.

Работа выполнена по плану Научной школы НШ-8162.2016.1 и при поддержке РФФИ (грант № 16-08-00237).

#### 1. Введение

Хорошо известно, что в диапазоне давлений до  $\sim 1 \,\text{GPa}$  упругие модули некоторых твердых тел уменьшаются с увеличением давления. Это свойство называется аномальной сжимаемостью. Аномальной сжимаемостью обладают такие разнообразные материалы, как плавленый кварц (кварцевое стекло), углеродное стекло (стеклоуглерод), церий с гранецентрированной кубической решеткой ( $\gamma$ -церий), а также ряд горных пород и керамик (см. работы [1–4] и ссылки в них).

В настоящее время накоплен значительный массив экспериментальных данных и теоретических выводов о физических свойствах таких твердых тел. Однако можно отметить и ряд вопросов, которые требуют дополнительной разработки. Речь идет о важных приложениях, например моделировании эффектов ударноволнового воздействия (см. [5]) или геофизических явлений, где требуются уравнения состояния моделируемого объекта. При этом помимо адекватного описания теплофизических свойств конкретного материала эти уравнения состояния должны быть пригодны для математического моделирования его поведения в рамках механики сплошных сред.

Удовлетворяющее этим требованиям термическое уравнение состояния для стеклоуглерода было предложено в [6]. В развитии техники [6] цель настоящей работы заключается в построении и верификации уравнений состояния плавленого кварца и поликристаллического *у*-церия в области их аномальной сжимаемости.

## 2. Полуэмпирическое соотношение для свободной энергии материалов с аномальной сжимаемостью

Согласно [6], в области аномальной сжимаемости материала может быть использовано полуэмпирическое соотношение для свободной энергии всесторонне сжатого изотропного твердого тела F = F(V, T), базирующееся на модели эйнштейновских осцилляторов,

$$F = 3R\left[\frac{\Theta}{2} + T\ln\left(1 - \exp\left(-\frac{\Theta}{T}\right)\right)\right] + E_x, \qquad (1)$$

где R — универсальная газовая постоянная, V — удельный объем материала, T — его температура,  $\Theta = \Theta(V)$  — объемная зависимость характеристической температуры, определяемая как

$$\Theta = \Theta_0 \left(\frac{\upsilon_0 - V}{\upsilon_0 - V_0}\right)^2 \left(\frac{V_0}{V}\right)^{2/3},\tag{2}$$

$$v_0 = V_0 \left( 1 + \frac{2}{\gamma_0 - 2/3} \right).$$
 (3)

В (1)-(3)  $\Theta_0 = \Theta(V_0)$  — начальная характеристическая температура,  $\gamma_0 = \gamma(V_0)$  — термодинамический коэффициент Грюнайзена,  $V_0$  — начальный удельный объем. Под начальными условиями ( $V_0, T_0, P_0$ ) подразумеваются нормальные условия с начальной температурой  $T_0$  и начальным давлением  $P_0$ .

Объемная зависимость потенциальной энергии  $E_x = E_x(V)$  аномально сжимающегося материала определяется соотношением

$$E_x = \frac{G_1}{30} (1-x)^6 + G_2 x + G_3, \tag{4}$$

$$x = \frac{V}{v_g}.$$
 (5)

Величины  $G_1$ ,  $G_2$ ,  $G_3$  в (4) являются постоянными параметрами модели, которые могут быть аналитически выражены через справочные теплофизические свойства материала при нормальных условиях ( $\Theta_0$ ,  $\gamma_0$ ,  $V_0$ , изотермический модуль объемного сжатия  $K_0$ ) и единственный подгоночный параметр  $v_g$ . Эти аналитические выражения приведены в разделе 5. Размерность подгоночного параметра  $\upsilon_g$  совпадает с размерностью удельного объема. Первым приближением для  $\upsilon_g$  может служить величина

$$v_g = V_0 \left( 1 + \frac{2}{\gamma_{0x} + 2/3} \right),$$
 (6)

где  $\gamma_{0x} \approx -2.0$  (5) представляет собой "потенциальный" параметр Грюнайзена при  $V = V_0$  [6].

Отличительной чертой предлагаемого термодинамического описания аномально сжимающихся сред является отрицательное значение "потенциального" параметра Грюнайзена  $\gamma_{0x}$ , задающее величину подгоночного параметра  $\upsilon_g$  для потенциальной энергии  $E_x = E_x(V)$  в (4).

После нахождения значений опорных констант для конкретного материала все его теплофизические свойства, в том числе и уравнения состояния, могут быть рассчитаны по общим правилам термодинамики с помощью частных производных (1). Так, термическое уравнение состояния (объемно-температурная зависимость давления P = P(V, T)) находится согласно термодинамическому тождеству как  $P = -\partial F/\partial V$ , что при использовании (1)–(5) дает

$$P = P_x + 3R \frac{\gamma}{V} \Theta\left(\frac{1}{2} + \frac{1}{\exp(\Theta/T) - 1}\right), \qquad (7)$$

где  $P_x = P_x(V)$  — потенциальное давление,

$$P_x = \frac{1}{5} \frac{G_1}{v_g} (1-x)^5 - \frac{G_2}{v_g},$$
(8)

 $\gamma = \gamma(V)$  — объемная зависимость термодинамического коэффициента Грюнайзена

$$\gamma = -\frac{\partial \ln \Theta}{\partial \ln V} = \frac{2}{3} + \frac{2V}{\nu_0 - V}.$$
(9)

Согласно термодинамическим тождествам, калорическое уравнение состояния при использовании (1) с найденными  $v_g$ ,  $G_1$ ,  $G_2$ ,  $G_3$  определяется как  $E = F - T(\partial F/\partial T)$ , что дает

$$E = E_x + 3R\Theta\left(\frac{1}{2} + \frac{1}{\left(\exp(\Theta/T) - 1\right)}\right).$$
(10)

Выражения (7) и (10) определяют уравнение состояния Ми-Грюнайзена в традиционной форме P = (E, V)

$$P = \frac{(E - E_x)}{V} \gamma + P_x, \qquad (11)$$

где для  $E_x$ ,  $P_x$  и  $\gamma$  используются формулы (4), (8) и (9) соответственно.

## Нахождение подгоночного параметра v<sub>g</sub> для кварцевого стекла и γ-церия

Рассмотрим нахождение подгоночного параметра  $\upsilon_g$  для плавленого кварца путем подгонки расчетной изо-



**Рис. 1.** Комнатные изотермы высокого давления кварцевого (*a*) и углеродного (*b*) стекла. *a*) *1* — эксперимент [7], *2* — эксперимент [8], *3* — расчет (данные настоящей работы). *b*) *1* — эксперимент [2], *2* — расчет [6].

термы к экспериментальной комнатной изотерме (зависимость давления P от удельного объема V при температуре  $T_0 = 300 \text{ K}$ ) для этого материала [7,8] на участке его аномальной сжимаемости (рис. 1). С этой целью зафиксируем температуру в выражении (7) значением То и получим выражение для расчетной изотермы  $P(V, T_0)$ . Воспользуемся далее для  $G_1(\upsilon_g), G_2(\upsilon_g)$  аналитическими выражениями из раздела 5. Задавая различные значения  $\upsilon_g = \upsilon_{gi}$ , получим семейство кривых  $P_i(V, T_0; \upsilon_{gi})$ . Значение  $v_{gi} = v_g$ , а вместе с ним и значения  $G_1(v_g)$ ,  $G_2(v_g)$ , при которых график  $P_i(V, T_0; v_{gi})$  оптимально располагается на массиве экспериментальных точек изотермы [7,8], будем считать характеристиками материала в области его аномальной сжимаемости. Таким образом, путем подгонки  $v_g$  находятся значения самого параметра  $v_{g}$  и двух других опорных параметров  $G_{1}(v_{g}), G_{2}(v_{g})$ полуэмпирического соотношения (1). Третий параметр  $G_3(v_g, G_1, G_2)$  определяется согласно формуле (15) (см. раздел 5).

На рис. 1, *а* показана расчетная изотерма плавленого кварца, рассчитанная при значении параметра  $v_g = -10.778 \text{ cm}^3/\text{mol}$ , найденном описанным выше способом. Как видно, участок экспериментальной изотермы [7,8] с аномальной сжимаемостью воспроизводится в расчетах в пределах экспериментальной погрешности.

Заметим, что кварцевое и углеродное стекла характеризуются однотипным уменьшением не только модуля объемного сжатия  $K_s = K_s(P)$ , но и коэффициента Пуассона  $\sigma = \sigma(P)$  при увеличении давления P (см. [2,9]).

Материал	$V_0$ , cm <sup>3</sup> /mol	Θ <sub>0</sub> , K	$v_0$ , cm <sup>3</sup> /mol	$v_g$ , cm <sup>3</sup> /mol	$G_1$ , J/g	<i>G</i> <sub>2</sub> , J/g	G3, J/g					

Коэффициенты полуэмпирического выражения (1) для свободной энергии кварцевого стекла, поликристаллического у-церия

Материал	$V_0$ , cm <sup>3</sup> /mol	Θ <sub>0</sub> , K	$v_0$ , cm <sup>3</sup> /mol	$v_g$ , cm <sup>3</sup> /mol	$G_1$ , J/g	$G_2$ , J/g	G <sub>3</sub> , J/g
Кварцевое стекло	27.262	777.0	-58.652	-10.778	16.618	1813.211	3515.631
γ-церий	20.72	98.2	-75.52	-3.188	0.0197	91.517	478.109
Стеклоуглерод (тип II)	8.458	1064.6	-33.160	-1.899	0.6207	531.049	1825.038

В этом отношении поликристаллический  $\gamma$ -церий подобен рассмотренным стеклам. Так, на рис. 2 представлены литературные данные для  $K_s(P)$  [3,10] и  $\sigma(P)$  для поликристаллического  $\gamma$ -церия. При этом барическая зависимость коэффициента Пуассона получена обработкой данных [10] по продольной  $C_l = C_l(P)$  и сдвиговой  $C_s = C_s(P)$  скорости звука согласно соотношению

ю в области их аномальной скли

$$\sigma = \frac{0.5(C_l/C_s)^2 - 1}{(C_l/C_s)^2 - 1}.$$

Видно, что значения  $K_s(P)$  (рис. 2, *a*) и  $\sigma(P)$  (рис. 2, *b*) *γ*-церия начиная с 0.1 GPa уменьшаются с увеличением давления подобно тому, как это имело место для стеклоуглерода в [2] и кварцевого стекла в [7,8]. Этот факт послужил основанием применения соотношения (1) для поликристаллического *γ*-церия в области его аномальной сжимаемости.



**Рис. 2.** Зависимости адиабатического модуля объемного сжатия  $K_s$  (*a*) и коэффициента Пуассона  $\sigma$  (*b*)  $\gamma$ -церия от давления *P* в области его аномальной сжимаемости. *a*) *1* — эксперимент [3], *2* — эксперимент [10], *3* — расчет (данные настоящей работы). *b*) *1* — обработка данных [10] по барическим зависимостям продольной и сдвиговой скорости звука.



Рис. 3. Комнатные изотермы *у*-церия в области его аномальной сжимаемости. *1* — эксперимент [3], *2* — эксперимент [10], *3* — расчет (данные настоящей работы).

На рис. З показана изотерма  $\gamma$ -церия, рассчитанная при значении параметра  $\upsilon_g = -3.188 \, \mathrm{cm^3/mol}$ , найденном таким же способом, как для углеродного и кварцевого стекла. Как видно, участок экспериментальной изотермы [3,10] с аномальной сжимаемостью воспроизводится в расчетах в пределах разброса экспериментальных данных и для  $\gamma$ -церия.

Найденные комплекты опорных параметров для плавленого кварца и  $\gamma$ -церия, а также для стеклоуглерода из работы [6] представлены в таблице.

Практическому использованию соотношения (1), как и всякого полуэмпирического описания, должно предшествовать определение области его применимости и соответствия независимым экспериментальным данным. Для кварцевого стекла и  $\gamma$ -церия это сделано в следующем разделе.

# 4. Верификация полуэмпирического описания теплофизических свойств плавленого кварца и *у*-церия

Как видно из приведенных выше рисунков, полуэмпирическое описание комнатной изотермы с помощью уравнения состояния (7) оказывается приемлемым для таких различных материалов как стеклоуглерод, плавленый кварц и металлический  $\gamma$ -церий. Отметим далее, что уравнение состояния (7) не только удовлетворительно описывает сжатие, но и прогнозирует скорость звука кварцевого стекла вдоль комнатной изотермы. Так, из рис. 4, *а* видно, что в области аномальной сжимаемости



Рис. 4. Физико-механические и теплофизические свойства плавленого кварца в области его аномальной сжимаемости. a) — зависимость адиабатической объемной скорости звука  $c_b$  от давления P при комнатной температуре: I — эксперимент [8], 2 — эксперимент [9], 3 — эксперимент [11], 4 — расчет (данные настоящей работы); b) — зависимость линейного коэффициента теплового расширения  $\alpha$  от температуры T при постоянном (атмосферном) давлении: I — эксперимент [12], 2 — расчет (данные настоящей работы); c) — зависимость теплоемкости  $C_p$  при постоянном (атмосферном) давлении от температуры T: I — экспериментальные данные, взятые из [13], 2 — расчет (данные настоящей работы).

объемная скорость звука кварцевого стекла, рассчитываемая на основе (1) как  $c_b = \sqrt{K_s V}$ , согласуется с экспериментальными данными [8,9,11].

Из рис. 4, *b* видно, что данные настоящей работы согласуются с экспериментальными данными [12] для коэффициента теплового расширения в диапазоне температур 200—800 К. Расчеты, проведенные в настоящей работе, дают правильный прогноз для температурной зависимости теплоемкости в более широком температурном диапазоне: 200-1300 К (рис. 4, *c*).

Разработанное термодинамическое описание соответствует экспериментальным данным и для *γ*-церия. Так, из рис. 2, *а* видно, что расчет барической зависимости модуля объемного сжатия этого металла согласуется с экспериментом [3,10].

Наконец, сравним результаты расчетов с экспериментом для характеристической температуры и высокотемпературными изотермами  $\gamma$ -церия. На рис. 5, *а* показаны экспериментально-расчетные данные для характеристической температуры Дебая  $\Theta_D$ , полученные в [14] обработкой значений скоростей звука при разных давлениях из работы [10]. Здесь же линией показан расчет характеристической температуры  $\Theta_D = \Theta/0.75$ , для вычисления барической зависимости  $\Theta = \Theta(P)$  использованы формулы (2) и (7). Видно, что кривая 2 согласуется с экспериментально-расчетными данными [10,14].

На рис. 5, *b* представлены экспериментальные высокотемпературные изотермы  $\gamma$ -церия из работы [15]. Как видно, расчеты, проведенные в настоящей работе, качественно согласуются с экспериментом [15]. Количественное различие между экспериментом и кривыми 3 и 4 не превышает 5%.

Отметим, что обсуждаемые в данной работе температуры для  $\gamma$ -церия невелики и составляют 300–500 K, что оправдывает пренебрежение вкладом термически возбужденных электронов в выражении для свободной энергии (1).

Экспериментальные данные по изотермическому сжатию углеродного и кварцевого стекла свидетельствуют



**Рис. 5.** Зависимость характеристической температуры  $\Theta_D$  от давления P(a) и зависимость давления P от объема V вдоль изотерм высокого давления (b) для  $\gamma$ -церия. a: 1 — экспериментально-расчетные данные [10,14], 2 — расчет (данные настоящей работы). b: 1, 2 — экспериментальные изотермы [15] при температуре  $T_i = 334$  и 423 К соответственно, 3, 4 — расчет изотерм при  $T_i = 334$  и 423 К соответственно (данные настоящей работы).

о том, что начиная с некоторых давлений аномальный характер сжатия сменяется обычным поведением (рис. 1). Так, на комнатной изотерме стеклоуглерода это происходит при  $\sim 2 \, \text{GPa}$  [2], для кварцевого стекла – при ~ 3 GPa [7,8]. Область аномального сжатия  $\gamma$ -церия ограничена его полиморфным превращением, которое при комнатной температуре начинается при 0.7 GPa [3]. Эти значения давления ограничивают область применимости (1) по давлению для обсуждаемых материалов.

Предложенные в настоящей работе уравнения состояния позволяют рассчитывать теплофизические свойства аномально сжимающихся материалов и в области растяжения. Так, показан ход расчетных комнатных изотерм кварцевого стекла (рис. 1, a), стеклоуглерода (рис. 1, b) и у-церия (рис. 3) при растяжении до -3 GPa. Вместе с этим можно предполагать, что область аномальной сжимаемости и предложенных соотношений ограничена также и при растяжении. Однако указать границу перехода от аномальной к нормальной сжимаемости веществ при растяжении (если таковая существует) в настоящее время затруднительно.

#### 5. Аналитические выражения для $G_1, G_2, G_3$

Выражение для G<sub>1</sub> получается из условия равенства изотермического модуля объемного сжатия  $K = V \frac{\partial^2 F}{\partial V^2}$ экспериментальному значению К<sub>0</sub>, что дает

$$G_1 = v_g \frac{K_0 - K_T}{x_0 (1 - x_0)^4},$$
(12)

где K<sub>T</sub> — тепловая часть модуля объемного сжатия в

точке  $(V_0, T_0), K_T = V \frac{\partial^2(F - E_x)}{\partial V^2}, x_0 = \frac{V_0}{v_g}$ . Чтобы определить константу  $G_2$ , приравняем мо-дельное давление  $P = -\frac{\partial F}{\partial V}$  в точке  $(V_0, T_0)$  к на-чальному давлению  $P_0$ . Учитывая тепловое давление  $P_t = -\frac{\partial (F-E_x)}{\partial V}$ , из полученного равенства найдем

$$G_2 = v_g (P_t - P_0) + \frac{G_1}{5} (1 - x_0)^5.$$
(13)

Для того чтобы определить третью константу G<sub>3</sub>, заметим, что корень  $x_{0x}$  уравнения  $P_x = -\frac{dE_x}{dV} = 0$  равен

$$x_{0x} = 1 - \left(5\frac{G_2}{G_1}\right)^{1/5}.$$
 (14)

Примем далее, что потенциальная энергия  $E_x = E_x(V)$ имеет нулевое значение при величине удельного объема  $V_{0x} = x_{0x} \upsilon_g$ . Тогда, подставляя  $G_1$  и  $G_2$  в выражение (4), нахолим

$$G_3 = -\frac{G_1}{30} \left(1 - x_{0x}\right)^6 - G_2 x_{0x}.$$
 (15)

Таким образом, если известны  $\Theta_0$ ,  $\gamma_0$ ,  $V_0$ ,  $K_0$ ,  $\upsilon_g$ , то формулы (12), (13) и (15) позволяют определить для свободной энергии всесторонне сжатых изотропных

твердых тел с аномальной сжимаемостью.

#### 6. Заключение

Построены термические уравнения состояния в виде функции их переменных (объема и температуры) для плавленого кварца и поликристаллического у-церия в области их аномальной сжимаемости. Показано, что результаты расчета объемно-температурных зависимостей теплофизических свойств этих твердых тел согласуются с соответствующими экспериментальными ланными, взятыми из литературы. На этом основании обозначена область применимости модельных расчетов при всестороннем сжатии рассматриваемых материалов. Эта область составляет по давлению 0-4 и 0-1 GPa, по температуре 200-800 и 300-420 К для кварцевого стекла и поликристаллического у-церия соответственно. Представлен прогноз сжимаемости вдоль комнатных изотерм при растяжении кварцевого стекла до -3 GPa и поликристаллического у-церия до -1 GPa.

#### Список литературы

- [1] P.W. Bridgman. Proc. Am. Acad. Arts Sci. 76, 71 (1948).
- [2] Z. Zhao, E.F. Wang, H. Yan, Y. Kono, B. Wen, L. Bai, F. Shi, J. Zhang, C. Kenney-Benson, C. Park, Y. Wang, G. Shen. Nature Commun. 6, 1 (2015).
- [3] Ф.Ф. Воронов, В.А. Гончарова, О.В. Стальгорова. ЖЭТФ 76, 4, 1351 (1979).
- Р.Г. Куряева, Н.В. Сурков. Геохимия 12, 1140 (2012).
- [5] T.J. Holmquist, G.R. Johnson. J. Appl. Mech. 78, 051003 (2011).
- А.М. Молодец, А.А. Голышев, А.С. Савиных, В.В. Ким. [6] ЖЭТФ 149, 2, 333 (2016).
- C. Mead, R. Jeanloz. Phys. Rev. B 35, 1, 236 (1987).
- [8] A. Yokoyama, M. Matsui, Y. Higo, Y. Kono, T. Irifune, K. Funakoshi. J. Appl. Phys. 107, 123 530 (2010).
- [9] C.S Zha, R.J. Hemley, H.K. Mao, T.S. Duffy, C. Meade. Phys. Rev. B 55, 11, 13105 (1994).
- [10] F. Decremps, D. Antonangeli, B. Amadon, G. Schmerber. Phys. Rev. B 80, 132103 (2009).
- [11] Y. Kono, A. Yamada, Y. Wang, T. Yu, T. Inoue. Rev. Sci. Instrum. 82, 023 906 (2011).
- [12] С.И. Новикова. Тепловое расширение твердых тел. Наука, M. (1974). 294 c.
- [13] С.В. Немилов. Оптическое материаловедение. СПбГУ ИТМО, СПб (2011). 175 с.
- [14] M.J. Lipp, Y. Kono, Zs. Jenei, H. Cynn, C. Aracne-Ruddle, C. Park, C. Kenney-Benson, W.J. Evans. J. Phys.: Condens. Matter 25 345 401 (2013).
- [15] F. Decremps, L. Belhadi, D.L. Farber, K.T. Moore, F. Occelli, M. Gauthier, A. Polian, D. Antonangeli, C.M. Aracne-Ruddle, B. Amadon. Phys. Rev. Lett. 106, 065 701 (2011).