УДК 536.7

МАТЕМАТИЧЕСКОЕ МОДЕЛИРОВАНИЕ ТЕРМОДИНАМИЧЕСКИХ СВОЙСТВ ЖИДКОСТИ НА ОСНОВЕ ДВОЙНОГО ПОТЕНЦИАЛА ЮКАВЫ. АНАЛИТИЧЕСКИЕ РЕЗУЛЬТАТЫ

© 2019 г. И.К. Локтионов*, **

Донецкий национальный технический университет, Донецк, Украина

E-mail: likk@telenet.dn.ua* *E-mail: lok_ig@mail.ru* Поступила в редакцию 04.03.2019 г. После доработки 21.04.2019 г. Принята к публикации 16.05.2019 г.

Выполнен расчет равновесных термодинамических свойств простой жидкости с межатомным потенциалом в виде суперпозиции двух потенциалов Юкавы. Предложена конструктивная вычислительная схема, следуя которой, трудоемкую задачу определения свободных параметров потенциала удается свести к нахождению одного варьируемого параметра. Показано, что термодинамические функции и потенциал взаимодействия преобразуются к соответствующим однопараметрическим зависимостям, оптимальное значение параметра вычисляется с учетом наилучшего согласия с экспериментом. Результаты расчетов свойств различных модельных систем сопоставляются с данными измерений.

DOI: 10.1134/S0040364419050119

введение

В статистической механике задача описания равновесных термодинамических свойств может быть решена в рамках одного из следующих подходов:

 компьютерное моделирование (численный эксперимент) методами молекулярной динамики или Монте-Карло;

 метод интегральных уравнений, связывающий потенциалы взаимодействия с функциями распределения;

 метод Гиббса, в котором поправки к термодинамическим функциям идеального состояния вычисляются с помощью конфигурационного интеграла (КИ).

Для реализации каждого из подходов необходимо задать конкретный вид потенциала межчастичного взаимодействия, определяющего свойства модели вещества.

Результаты расчетов свойств численными методами, представляемые обычно в виде таблиц или графиков, могут быть получены с высокой точностью и использованы, в частности, для проверки предположений, лежащих в основе интегральных уравнений, что может стимулировать развитие теории жидкого состояния.

Метод интегральных уравнений позволяет найти термодинамические соотношения в аналитической форме [1], если помимо потенциала взаимодействия известна и функция распределения.

Если задан только потенциал взаимодействия, то для получения аналитических соотношений, определяющих равновесные свойства, оказывается востребованным метод Гиббса, связанный с проблемой вычисления или оценки КИ. Следует отметить, что эта проблема, оставаясь одной из фундаментальных в статистической механике, имеет точное решение лишь для нескольких, весьма далеких от реальности модельных систем. К числу таких систем относятся модель Изинга и модель решеточного газа, модель Гейзенберга и одномерная модель Каца с бесконечным радиусом действия, приводящая к уравнению Ван-дер-Вальса [2].

Поскольку вид реального потенциала неизвестен, то для последовательного теоретического описания свойств методами статистической механики приходится использовать различные аппроксимации, отвечающие, по крайней мере, общим физическим представлениям о свойствах потенциальных функций.

Одной из таких функций, отражающих основные детали реальных взаимодействий, является линейная комбинация потенциалов Юкавы (или двойной потенциал Юкавы – DY-потенциал)

$$v(r) = \frac{1}{4\pi r} \left(A \exp(-ar) - B \exp(-br) \right), \tag{1}$$

где *a*, *A*, *b*, *B* – положительные параметры.

Опубликовано немало работ [3–6], посвященных изучению термодинамических и структурных свойств жидкостей, в которых расчеты выполняются методами численного моделирования или интегральных уравнений на основе DY-потенциала, как правило, в сочетании с потенциалом твердых сфер. Приведенные ссылки, конечно, не исчерпывают всей библиографии по этой теме. Однако, несмотря на свою популярность, упрощенная модель (1) и ее модификация, учитывающая твердую сердцевину, не были исследованы в рамках подхода Гиббса (во всяком случае, таких исследований обнаружить не удалось).

В настоящей статье предпринимается попытка восполнить этот пробел и в качестве модели простой жидкости рассматривается система из Nодинаковых частиц массой m_0 , расположенных в объеме V и взаимодействующих посредством парного сферически симметричного потенциала v(r).

Программа описания свойств модельной системы состоит из следующих этапов:

1) нахождение свободной энергии и термодинамических функций системы с DY-потенциалом как функций параметров *a*, *A*, *b*, *B*;

 редукция четырехпараметрической задачи к однопараметрической и определение с помощью нескольких экспериментальных величин значения управляющего параметра, обеспечивающего оптимальное согласование расчетов с экспериментом;

 сопоставление теоретических зависимостей свойств, построенных с учетом значения управляющего параметра, с известными экспериментальными данными.

Для осуществления этой программы используются результаты работы [7], в которой КИ модельной системы преобразован к интегралу типа Лапласа и вычислен в квадратичном приближении метода перевала. В случае межатомного потенциала общего вида выражение для свободной энергии Гельмгольца определяется равенством [7]

$$F = -\frac{1}{\beta} \ln Z = F_{id} + \frac{n^2 V}{2} \tilde{v}_0 + \frac{V}{2\beta} I(n,\beta),$$

$$I(n,\beta) = \int_{\Omega} \left[\ln \left(1 + n\beta \tilde{v}(k) \right) - n\beta \tilde{v}(k) \right] d^3 k / (2\pi)^3,$$
(2)

где $\beta = 1/k_{\rm B}T$ — обратная температура, $k_{\rm B}$ — постоянная Больцмана, n = N/V — концентрация частиц, $\tilde{v}(k)$ — фурье-образ потенциала v(r), $\tilde{v}_0 = \tilde{v}(0)$ — его значение при k = 0, $F_{\rm id} = Nk_{\rm B}T \ln(n\lambda^3)$, $\lambda^2 = \beta h^2/2\pi m_0$ — тепловая длина волны де Бройля, h — постоянная Планка, Ω — область определения функции $\tilde{v}(k)$.

Примеры применения выражения (2), полученного в [8] методом коллективных переменных и в [9] с помощью эргодической теоремы Вейля, можно найти в [10, 11], где для прогнозирования свойств привлекались различные потенциалы, допускающие разложение Фурье.

АСИМПТОТИЧЕСКОЕ РЕШЕНИЕ ЗАДАЧИ

При использовании приближения (2) следует учесть условие устойчивости взаимодействия $\tilde{v}(k) \ge 0$ [12, 13], физическая трактовка которого состоит в том, что в системе невозможно скопление всех ее частиц в ограниченном объеме, другими словами, исключатся коллапс системы. Решение этого неравенства с фурье-образом

$$\tilde{v}(k) = \frac{A}{k^2 + a^2} - \frac{B}{k^2 + b^2}$$

потенциала (1) определяет область изменения безразмерных параметров $\delta = b/a$ и $\varepsilon = B/A$, состоящую из двух частей: сектора G₁ = $=\left\{ (\delta, \varepsilon): 0<\delta<1, \ 0<\varepsilon<\delta^2
ight\}$ и полосы G_2 = $= \{(\delta, \varepsilon) : \delta \ge 1, 0 \le \varepsilon \le 1\}$, представленных на рис. 1. В секторе G_1 параметры δ и ε принимают такие значения, при которых конкуренция первого слагаемого в (1), отвечающего за отталкивание на малых расстояниях, и второго, создающего притяжение на больших r, приводит к образованию потенциальной ямы. В полосе G_2 при $\delta \ge 1$ при любых r в (1) доминирует первое слагаемое, поэтому потенциал преобразуется к отталкивательному потенциалу, подобному потенциалу Юкавы. Здесь ограничимся рассмотрением случая, когда параметры δ и ε принимают значения из области G_1 .



Рис. 1. Область устойчивости потенциала (1).

Интеграл $I(n,\beta)$, устанавливающий связь свободной энергии (2) с параметрами потенциала (1), равен

$$I(n,\beta) = \frac{a^3}{6\pi} (1+\delta^3 - (3)) - \left[Q^3(x) - 3\delta q(x)Q(x)\right] + \frac{a^3}{4\pi} [1-\varepsilon\delta]x,$$

где $Q(x) = \sqrt{1 + \delta^2 + xd + 2\delta q(x)}, \quad q(x) = \sqrt{1 + xD},$ $x = n\beta w, w = A/a^2, d = 1 - \varepsilon, D = 1 - \varepsilon/\delta^2.$

Подстановка (3) в (2) дает выражение для свободной энергии системы с DY-потенциалом, используемое в дальнейших вычислениях. Покажем, что термодинамические величины, получаемые из свободной энергии, содержат только два безразмерных параметра δ и ε, отвечающих вкладу взаимодействия. Для этого запишем уравнение состояния (УС)

$$P = -\left(\frac{\partial F}{\partial V}\right)_T = \frac{n}{\beta} + \frac{n^2 w}{2} D - \frac{a^3}{12\pi\beta} J(x), \qquad (4)$$

где

 $J(x) = 1 + \delta^{3} - (Q^{3}(x) - 3\delta q(x)Q(x))$ $-3x\left[\delta(q(x)Q_1(x)+Q(x)q_1(x))-Q^2(x)Q_1(x)\right], q_1(x) =$ $= D/2q(x), Q_1(x) = (d + 2\delta q_1(x))/2Q(x).$

В критической точке (КТ) выполняются условия

$$\begin{cases} \left(\frac{\partial P}{\partial n}\right)_{c} = \frac{1}{\beta_{c}} \left(q^{2}\left(x_{c}\right) + \frac{a^{3}x_{c}^{2}}{12\pi n_{c}}J_{1}\left(x_{c}\right)\right) = 0\\ \left(\frac{\partial^{2}P}{\partial n^{2}}\right)_{c} = w \left(D + \frac{a^{3}x_{c}}{12\pi n_{c}}\left(J_{1}\left(x_{c}\right) + x_{c}J_{2}\left(x_{c}\right)\right)\right) = 0, \end{cases}$$
(5)

где следующие ниже функции $J_1(x), J_2(x)$ находятся дифференцированием J(x) по x и вычисляются в КТ:

$$J_{1}(x) = 3\left[\delta(q(x)Q_{2}(x) + 2q_{1}(x)Q_{1}(x) + Q(x)q_{2}(x)) - \left(2Q(x)Q_{1}^{2}(x) + Q^{2}(x)Q_{2}(x)\right)\right],$$

$$q_{2}(x) = -D^{2}/4q^{3}(x),$$

$$Q_{2}(x) = \left(\delta q_{2}(x) - Q_{1}^{2}(x)\right)/Q(x),$$

$$J_{2}(x) = 3\left[\delta(q(x)Q_{3}(x) + 3q_{1}(x)Q_{2}(x) + 3q_{2}(x)Q_{1}(x) + Q(x)q_{3}(x)) - (2Q_{1}^{3}(x) + 6Q(x)Q_{1}(x)Q_{2}(x) + Q^{2}(x)Q_{3}(x))\right],$$

$$q_{3}(x) = 3D^{3}/8q^{5}(x),$$

$$Q_{3}(x) = \left(\delta q_{3}(x) - 3Q_{1}(x)Q_{2}(x)\right)/Q(x).$$

Исключая отношение

ТЕПЛОФИЗИКА ВЫСОКИХ ТЕМПЕРАТУР том 57 № 5 2019

$$\frac{a^{3}}{12\pi n_{c}} = -\frac{q^{2}(x_{c})}{x_{c}^{2}J_{1}(x_{c})}$$
(6)

из уравнений системы (5), приходим к уравнению относительно безразмерной неизвестной x_c = $= n_c \beta_c w = x(\delta, \varepsilon)$:

$$J_1(x_c) + x_c q^2(x_c) J_2(x_c) = 0, (7)$$

которое имеет универсальный характер, поскольку не содержит параметров конкретного вещества. С помощью (6) из УС (4) получим уравнение в приведенных координатах $\tau = T/T_c$, $\omega = n/n_c$, $\Pi = P/P_c$:

$$\Pi(\omega,\tau) = \frac{1}{Z_c} \left[\omega\tau + \frac{x_c D\omega^2}{2} + \frac{q_c^2 \tau}{x_c^2 J_1(x_c)} J(\omega,\tau) \right], \quad (8)$$

$$Z_{c} = \frac{P_{c}V_{c}}{RT_{c}} = 1 + \frac{x_{c}D}{2} + \frac{q_{c}^{2}}{x_{c}^{2}J_{1}(x_{c})}J(x_{c}), \qquad (9)$$

где функции $J(\omega, \tau), J_1(\omega, \tau)$ построены из соответствующих функций J(x), $J_1(x)$, определяемых после формул (4) и (5) с использованием замены $x = x_c \omega / \tau$.

С целью демонстрации предсказательных возможностей приближения (2) приведем несколько формул, получаемых из хорошо известных соотношений и используемых далее для расчета термодинамических свойств, о которых имеется соответствующая экспериментальная информация:

молярная изобарная теплоемкость

$$C_{P}(\tau) = C_{V}(\tau) - \frac{\tau R}{Z_{c}} \frac{\left(\partial \Pi / \partial \tau\right)_{\varphi}^{2}}{\left(\partial \Pi / \partial \varphi\right)_{\tau}},$$
(10)

$$C_{V}(\tau) = -T^{2}\left(\frac{\partial^{2}F}{\partial T^{2}}\right) = C_{V}^{\mathrm{id}} + R\frac{q_{c}^{2}\omega}{J_{1}(x_{c})\tau^{2}}J_{1}(\omega,\tau),$$

 $C_V^{\text{id}} = \frac{3}{2}R, R -$ универсальная газовая постоянная:

$$\frac{\partial \Pi}{\partial \tau} = \frac{1}{Z_c} \left(\omega + \frac{q_c^2}{x_c^2 J_1(x_c)} \left(J(\omega, \tau) + \left(\frac{x_c \omega}{\tau} \right)^2 J_1(\omega, \tau) \right) \right),$$
$$\frac{\partial \Pi}{\partial \varphi} = -\frac{\tau \omega}{Z_c} \left(q^2(\omega, \tau) - \frac{q_c^2 \omega}{J_1(x_c) \tau^2} J_1(\omega, \tau) \right);$$

- коэффициент Джоуля—Гомсона

$$\alpha_{P}(\tau) = \frac{-V_{c}}{\omega C_{P}(\tau)} \left[\omega \tau \frac{(\partial \Pi / \partial \tau)_{\varphi}}{(\partial \Pi / \partial \varphi)_{\tau}} + 1 \right], \quad (11)$$

скорость звука

$$u(\tau) = \frac{1}{\omega} \sqrt{\frac{P_c V_c}{M}} \left(\frac{Z_c \tau R}{C_V(\tau)} \left(\frac{\partial \Pi}{\partial \tau} \right)_{\varphi}^2 - \left(\frac{\partial \Pi}{\partial \varphi} \right)_{\tau} \right)^{1/2}, \quad (12)$$

где *М* – молярная масса вещества.

Функции (8)-(12) содержат только два параметра δ и ϵ , значения которых в секторе G_1 следует определить из условия наилучшего согласия с данными измерений.

Одним из индикаторов, дающих представление о качестве описания совокупности экспериментальных данных, служит функция

$$\Phi(\delta,\varepsilon) = \sum_{i=1}^{k} \left(\left(X_{i}^{\exp} - X_{i}^{\operatorname{theor}}(\delta,\varepsilon) \right) / X_{i}^{\exp} \right)^{2}, \quad (13)$$

которая содержит экспериментальные X_i^{exp} и теоретические $X_i^{\text{theor}}(\delta, \varepsilon)$ значения *i*-го свойства, вычисляемые по заланным Р и Т. Конкуренция слагаемых, образующих сумму (13), может приводить к появлению минимума функции $\Phi(\delta, \varepsilon)$. Поэтому для адекватного воспроизведения совокупности свойств необходимо найти такие значения δ и ε, при которых функция (13) достигает минимума.

Нахождение экстремума функции двух переменных сводится к решению системы нелинейных уравнений, вид которой зависит от свойств, входящих в (13). При этом неизвестно, какая из возможных систем имеет решение. Кроме того, для реализации какого-либо из численных методов требуется знание начального приближения. В общем случае ввиду перечисленных сложностей конкретных результатов на пути решения нелинейных систем достигнуто не было. Однако аналитическое решение задачи минимизации $\Phi(\delta, \varepsilon)$ удается найти в асимптотическом случае при $\delta \rightarrow 1 - 0$, если параметры δ и ϵ связаны уравнением $\varepsilon = \delta^m$, m > 2 (далее предельный переход при $\delta \to 1-0$ вдоль кривых $\varepsilon = \delta^m$, m > 2 - единичный предел – Е-предел).

При анализе результатов численного решения уравнения (7) установлено, что его корни x_c в Е-пределе неограниченно возрастают, однако произведения $x_c D$ и $x_c d$, входящие во все вспомогательные функции J(x), $J_1(x)$ и др. (см. экспликации к формулам (4), (5)), принимают конечные значения, зависящие только от т. Поэтому в Е-пределе вместо корня x_c естественно использовать одну из двух величин $c_1(m) = x_c D$ или $c_2(m) = x_c d$, связанных предельным соотношени-

ем $\lim_{\delta \to 1-0} \frac{c_2(m)}{c_1(m)} = \lim_{\delta \to 1-0} \frac{d}{D} = \frac{m}{m-2} = L_m$, с помощью которого уравнение (7) преобразуется к уравнению относительно $c_1(m)$

$$J_1^{(E)}(c_1) + c_1(m) (q^{(E)}(c_1))^2 J_2^{(E)}(c_1) = 0.$$
 (14)

Здесь функции $J_1^{(E)}(c_1), J_2^{(E)}(c_1), q^{(E)}(c_1)$ получены из соответствующих функций $J_1(x), J_2(x),$ q(x) заменой $x_c D$ на c_1 и $x_c d$ на $c_2 = c_1 L_m$, индекс Eобозначает, что функция получена в Е-пределе.

Трудности, возникающие при поиске точного аналитического решения уравнения (14), оказались непреодолимыми, однако по результатам численных расчетов возможно построение аппроксимант для $c_1(m)$ (или $c_2(m)$) различной точности. Так. при 2 < m < 15 относительная погрешность формулы

$$c_{1}(m) = \frac{c_{2}(m)}{L_{m}} = \frac{1}{L_{m}} \left[a_{0} + \frac{a_{1}m^{2} + a_{2}m + a_{3}}{(m-2)^{1.75}} \right]$$

 $(a_0 = 1.3326, a_1 = 0.2392, a_2 = 2.5698, a_3 = -6.0376)$ не превышает 0.13%.

Для расчетов свойств в Е-пределе подобным изменениям с учетом равенства

$$\frac{a^{3}}{n_{c}} = -\frac{12\pi \left(q^{(E)}\left(c_{1}\right)\right)^{2}}{c_{1}^{2}\left(m\right)J_{1}^{(E)}\left(c_{1}\right)},$$
(15)

получаемого из (6), должны быть подвергнуты и термодинамические функции. К примеру, критическая сжимаемость в переменных *m* и $c_1(m)$ имеет вид

$$Z_{c} = \frac{P_{c}V_{c}}{RT_{c}} = 1 + \frac{c_{1}(m)}{2} + \frac{\left(q^{(E)}(c_{1})\right)^{2}}{c_{1}^{2}(m)J_{1}^{(E)}(c_{1})}J^{(E)}(c_{1}).$$

Таким образом, термодинамические функции, и, следовательно, функция-индикатор (13) в Е-пределе $\Phi(m)$ утрачивают зависимость от δ и ε и содержат только один параметр *m*. Кроме того, заметим, что переход к Е-пределу отражается и на исходном потенциале (1), преобразование которого к линейной комбинации потенциала Юкавы и экспоненциального потенциала показано в Приложении.

Выбор "управляющего" параметра *т* связан с требованием наилучшего согласия свойств модельной системы с данными измерений, а температура Бойля T_B, как показали расчеты, весьма чувствительна к изменениям *m*. Поэтому при установлении оптимального значения *m* в сумме (13) целесообразно учесть слагаемое, соответствующее температуре Бойля.

Извлекая из разложения УС (8) по степеням обратного объема множитель при $1/V^2$, получим второй вириальный коэффициент

$$B(T) = \frac{N_A w}{2k_b T} \left(D - \frac{a^3 w}{16\pi k_b T} \frac{(1+\delta)(\delta+\epsilon^2) - 4\epsilon\delta}{\delta(1+\delta)} \right)$$

и следующее из уравнения B(T) = 0 выражение для температуры Бойля

$$T_B = \frac{a^3 w}{16\pi k_b D} \left(\frac{(1+\delta)(\delta+\epsilon^2) - 4\epsilon\delta}{\delta(1+\delta)} \right)$$

которое в Е-пределе принимает вид

$$T_{B} = -\frac{3T_{c}\left(q^{(E)}\left(c_{1}\right)\right)^{2}}{8c_{1}\left(m\right)J_{1}^{(E)}\left(c_{1}\right)}\left(\frac{2m^{2}-2m+1}{\left(m-2\right)^{2}}\right).$$

СОПОСТАВЛЕНИЕ РЕЗУЛЬТАТОВ РАСЧЕТА С ЭКСПЕРИМЕНТОМ

Значение управляющего параметра m = 4.2186, минимизирующее функцию-индикатор $\Phi(m)$, установлено с учетом следующих экспериментальных величин для аргона: $Z_c = 0.292$, $T_B/T_c = 2.740$ [14], $(\partial \Pi/\partial \tau)_c = 6.0$ [15]. Расчет зависимостей термодинамических свойств от температуры $\tau = T/T_c$ выполняется при постоянном давлении $\Pi = P/P_c$ с привлечением значений плотности $\omega = n/n_c$, вычисляемых с помощью УС (8).

Представленные на рис. 2 результаты расчета $C_P(T)$ при P = 10 МПа показывают, что теоретические кривые 1, 3, в отличие от экспериментальной кривой 4, имеют минимумы при низких температурах. Немонотонное поведение теоретической зависимости 1 связано с тем, что УС (8) и выражение (10) содержат члены, пропорциональные ($\omega(\tau)/\tau$)^s, влияние которых оказывается доминирующим при уменьшении температуры.

Расчеты плотности $\omega(\tau)$ по уравнениям (8), Редлиха–Квонга и Бертло, показанные на фрагменте рис. 2, качественно согласуются с данными измерений. Однако зависимость $\omega(T)$, полученная по УС (8), отличается значительно более резким возрастанием при понижении температуры *T*, следствием чего является неверное поведение изобарной теплоемкости. Слабо выраженный минимум существует и на кривой 2. Интересно отметить, что подобная картина поведения $C_P(T)$ наблюдается в ксеноне при $P \ge 10$ МПа [16].

Из рис. З видно, что все теоретические кривые 1-3 качественно согласуются с данными эксперимента [17]. При низких температурах результаты расчетов коэффициента Джоуля—Томсона $\alpha_P(T)$ хорошо описывают реальную ситуацию. Это обусловлено тем, что влияние упомянутых выше членов вида ($\omega(\tau)/\tau$)^S, отвечающих за аномальное поведение изобарной теплоемкости и входящих в (11), компенсируется вкладом $C_P(T)$ в зна-



Рис. 2. Зависимость изобарной теплоемкости $C_P(T)$ аргона при P = 10 МПа: 1 - расчет по (8) в Е-пределе при m = 4.2186, 2 - УС Редлиха–Квонга, 3 - УС Бертло, 4 - эксперимент [14]; на фрагменте представлены зависимости $\omega(T)$, рассчитанные по соответствующим уравнениям 1-3 и экспериментальная кривая 4.



Рис. 3. Температурная зависимость коэффициента Джоуля—Томсона α_P аргона при P = 10 МПа: 1-4 – см. рис. 2.

менателе формулы (11). Относительная погрешность значения α_P^{max} для кривой *1* составляет ~18%.

На рис. 4 показаны данные измерений [14] и результаты расчетов скорости звука в аргоне при постоянном давлении P = 10 МПа. Видно, что отклонения кривой *I*, построенной по формуле (12, от экспериментальной *4* возрастают при понижении температуры. Количественные расхождения при качественно верном воспроизведении зависимости $u_P(T)$ можно объяснить конкуренцией сомножителей $C_V(T)$ и $(\partial \Pi/\partial \tau)_{\phi}^2$ и наличием множителя $1/\omega(\tau)$ в (12). Относительная погрешность u_P^{\min} для кривой *I* составляет ~15%.

2019



Рис. 4. Зависимость скорости звука $u_P(T)$ в аргоне при P = 10 МПа: 1-4 -см. рис. 2.



Рис. 5. Зависимость скорости звука u(T) в аргоне на бинодали: 1-4- см. рис. 2.

Для расчета свойств модельной системы, в частности скорости звука, на бинодали необходимо определить плотности ω_1, ω_2 сосуществующих фаз, которые являются решениями системы нелинейных уравнений, отвечающих условиям равновесия фаз:

$$\begin{cases} \Pi(\omega_{1},\tau) = \Pi(\omega_{2},\tau) \\ \mu(\omega_{1},\tau) = \mu(\omega_{2},\tau), \end{cases}$$
(16)

где
$$\mu(\omega, \tau) = \left(\frac{\partial F}{\partial N}\right)_{\omega,\tau} = \frac{\tau}{\beta_c} \left[\ln\left(\frac{\omega}{\tau^{3/2}} n_c \lambda_c^3\right) + \frac{x_c \omega}{\tau} D - \frac{q_c^2}{\tau x_c J_1(x_c)} \left(\frac{3}{2}(1-\varepsilon\delta) + J_3(\omega,\tau)\right) \right], \quad J_3(\omega,\tau) = 3 \left[\delta(q(x)Q_1(x) + Q(x)q_1(x)) - Q^2(x)Q_1(x) \right], \quad x = 0$$

= $x_c \omega / \tau$. При решении системы (16) в Е-пределе необходимо сделать замену $x_c D = c_1(m)$ и $x_c d = c_2(m)$. Скорость звука вычисляется по формуле (12) с учетом найденных решений ω_1, ω_2 системы.

Результаты расчета скорости звука на линии равновесия фаз в аргоне приведены на рис. 5 в сопоставлении с данными наблюдений [14]. Видно, что теоретическая кривая 1 для скорости звука в модельной системе демонстрирует не только качественные особенности эксперимента почти всюду в расчетном диапазоне температур, но и неплохое количественное согласие с экспериментом с погрешностью не более 10% для газовой ветви (нижняя часть кривой 1), исключая узкую окрестность КТ, где можно заметить участок, на котором функция u(T) возрастает. Подобное возрастание, но в более широком температурном интервале, наблюдается для газовых ветвей кривых 2 и 3, построенных по уравнениям Редлиха-Квонга и Бертло, что не соответствует данным измерений.

ЗАКЛЮЧЕНИЕ

Для описания равновесных термодинамических свойств системы, моделирующей простую жидкость с DY-потенциалом, применяется один из распространенных статистических способов учета взаимодействия, основанный на вычислении КИ.

Определение значений четырех параметров потенциала взаимодействия, обеспечивающих воспроизведение данных измерений с минимально возможными для рассматриваемой модели погрешностями, удается свести к нахождению одного управляющего параметра, что позволяет обойти известные трудности, возникающие при решении систем нелинейных уравнений. Оптимальное значение этого параметра установлено с учетом трех экспериментальных величин Z_c , T_B , $(\partial \Pi/\partial \tau)_c$ и использовано для расчета зависимостей $C_P(T)$, $\alpha_P(T)$, $u_P(T)$.

Как видно из приведенных результатов, в надкритической области наилучшее согласие с экспериментом имеет зависимость $\alpha_p(T)$, для скорости звука $u_p(T)$ расхождение с экспериментом увеличивается с уменьшением температуры и ростом плотности, поведение $C_p(T)$ при низких температурах не соответствует экспериментальной картине.

Теоретическая зависимость скорости звука u(T) на газовой ветви бинодали воспроизводит данные измерений с погрешностью не более 10%, однако расхождения возрастают на ветви жидкой фазы при понижении температуры.

Сопоставление полученных результатов с экспериментом и более точными решениями [6, 10] позволяет установить область, в которой приближение (2) в сочетании с DY-потенциалом становится неприменимым. Расчеты модели в рамках рассмотренного формализма не дают адекватного описания жидкого состояния, что, по-видимому, является следствием влияния многочастичных сил. которые проявляются и в области высоких давлений. Кроме того, можно ожидать, что модель окажется непригодной в области чрезвычайно высоких температур, где происходит ионизация нейтральных частиц. Поэтому, возможно, для корректировки результатов с целью улучшения их согласия с экспериментом необходимо рассмотрение более сложной модели потенциала. учитывающей зависимости его параметров от плотности и температуры.

Автор выражает искреннюю благодарность проф. А.Ю. Захарову за полезные дискуссии и обсуждение результатов.

ПРИЛОЖЕНИЕ

Преобразование DY-потенциала (1) в Е-пределе к линейной комбинации потенциала Юкавы и экспоненциального потенциала.

1. Потенциал (1) представим в виде

$$v(r) = \frac{1}{4\pi r} \left(A e^{-ar} - B e^{-br} \right) =$$

=
$$\frac{A e^{-ar}}{4\pi r} \left(1 - \delta^m e^{a(1-\delta)r} \right).$$
 (17)

2. Нуль потенциала — решение уравнения v(r) = 0 определяется равенством

$$r_0 = \lim_{\delta \to 1-0} \frac{\ln \left(B/A \right)}{b-a} = \frac{1}{a} \lim_{\delta \to 1-0} \frac{\ln \delta^m}{\delta - 1} = \frac{m}{a}$$

3. Координата минимума r_{\min} — решение уравнения v'(r) = 0, которое в случае потенциала (17) принимает вид

$$\delta^{m} \left(a \delta r_{\min} + 1 \right) = \left(a r_{\min} + 1 \right) \exp \left(a r_{\min} \left[\delta - 1 \right] \right)$$

и в Е-пределе имеет решение

$$r_{\min} = \frac{m}{2a} \left(1 + \sqrt{1 + 4/m} \right) = \frac{r_0}{2} \left(1 + \sqrt{1 + 4/m} \right).$$
(18)

Так как параметр *а* является функцией n_c (см. (15)), то r_0 и r_{min} зависят от n_c . Подобная качественная зависимость при фиксированном *m* обнаруживается у инертных газов.

4. Подставляя в (17) параметр $A = a^2 x_c / n_c \beta_c$, найденный из равенства $x_c = n_c \beta_c w$, приходим к следующему выражению:

$$v(r) = \frac{e^{-ar}}{ar} \frac{a^3}{n_c} \frac{(x_c d)}{4\pi\beta_c} \frac{\left(1 - \delta^m e^{a(1-\delta)r}\right)}{d}.$$

Учитывая, что $\lim_{\delta \to 1-0} \left(1 - \delta^m e^{a(1-\delta)r}\right) / d = 1 - r/r_0$, $x_c d = c_1(m) L_m$, и равенство (15), получим

$$V^{(E)}(r) = \lim_{\delta \to 1^{-0}} v(r) =$$

= $f(m) \left(1 - \frac{r}{r_0} \right) \frac{\exp(-ar)}{ar} k_b T_c,$ (19)
 $f(m) = -\frac{3L_m}{c_1(m)} \frac{\left(q^{(E)}(c_1)\right)^2}{J_1^{(E)}(c_1)}.$

Потенциал $V^{(E)}(r)$ является неявной функцией n_c . Покажем, что глубина потенциальной ямы $V^{(E)}(r_{\min})$ пропорциональна T_c , но не зависит от n_c . Для этого из (18) выразим величины $ar_{\min} =$ $= m(1 + \sqrt{1 + 4/m})/2$ и $r_{\min}/r_0 = (1 + \sqrt{1 + 4/m})/2$, подставляя которые в (19), найдем

$$V^{(E)}(r_{\min}) = -\frac{f(m)}{4} \left(1 - \sqrt{1 + \frac{4}{m}}\right)^2 \times \exp\left(-\frac{m}{2}\left[1 + \sqrt{1 + \frac{4}{m}}\right]\right) k_{\rm B}T_c,$$

что соответствует предположению [18] о линейной связи глубины потенциала с критической температурой и качественно подтверждается наблюдаемой для инертных газов зависимостью V_{\min} от T_c при m = const.

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

- Byung Chan Eu, Young Gie Ohr. Thermodynamically Consistent Equation of State of Hard Sphere Fluids // J. Chem. Phys. 2003. V. 118. № 5. P. 2264.
- Kac M., Uhlenbeck G.E., Hemmer P.C. On the van der Waals Theory of the Vapor-Liquid equilibrium // J. Math. Phys. 1963. V. 4. P. 216.
- 3. *Lin Y.-Z., Li Y.-G., Lu J.-F., Wu W.* Monte-Carlo Simulation for the Hard-core two-Yukawa Fluids and Test of the two-Yukawa Equation of State // J. Chem. Phys. 2002. V. 117. № 22. P. 10165.
- Krejci Jan, Nezbeda Ivo, Melnyk R., Trokhymchuk A. EXP6 Fluids at Extreme Conditions Modeled by two-Yukawa Potentials // J. Chem. Phys. 2010. V. 133. 094503.
- Guerin H. Analytical Equation of State for Double Yukawa and Hard Core Double Yukawa Fluids: Application to Simple and Colloidal Fluids // Physica A. 2002. V. 304. P. 327.
- 6. Bahaa Khedr M., Osman S.M., Al Busaidi M.S. New Equation of State for Double Yukawa Potential with Application to Lennard-Jones Fluids // Phys. Chem. Liquids. 2009. V. 47. № 3. P. 237.

ТЕПЛОФИЗИКА ВЫСОКИХ ТЕМПЕРАТУР том 57 № 5 2019

- Захаров А.Ю., Локтионов И.К. Классическая статистика однокомпонентных систем с модельными потенциалами // ТМФ. 1999. Т. 119. № 1. С. 167.
- Зубарев Д.Н. Вычисление конфигурационных интегралов для системы частиц с кулоновским взаимодействием // ДАН СССР. 1954. Т. 35. № 4. С. 757.
- Zakharov A. Yu. Exact Calculation Method of the Partition Function for One-component Classical Systems with Two-body Interactions // Phys. Lett. A. 1990. V. 147. № 7–8. P. 442.
- 10. Локтионов И.К. Исследование температурных зависимостей термодинамических свойств паров цезия в модели с парным трехпараметрическим потенциалом взаимодействия // ТВТ. 2012. Т. 50. № 3. С. 384.
- 11. Локтионов И.К. Исследование равновесных теплофизических свойств простых жидкостей на основе четырехпараметрического осциллирующего потенциала взаимодействия // ТВТ. 2014. Т. 52. № 6. С. 402.
- Рюэль Д. Статистическая механика. Строгие результаты / Под ред. Минлоса Р.А. Пер. с англ. Новикова И.Д., Герцика В.М. М.: Мир, 1971. С. 367.

- 13. *Baus M., Tejero C.F.* Equilibrium Statistical Physics: Phases of Matter and Phase Transitions. Brussels–Madrid: Springer, 2008. 374 p.
- 14. *Stewart R.B., Jacobsen R.T.* Thermodynamic Properties of Argon from the Triple Point to 1200 K with Pressures to 1000 MPa // J. Phys. Chem. Ref. Data. 1989. V. 18. Nº 2. P. 639.
- 15. *Каганер М.Г.* Максимумы термодинамических свойств и переход газа к жидкости в надкритической области // ЖФХ. 1958. Т. 32. № 2. С. 332.
- Sifner O., Klomfar J. Thermodynamic Properties of Xenon from the Triple Point to 800 K with Pressures up to 350 MPa // J. Phys. Chem. Ref. Data. 1994. V. 23. № 1. P. 63.
- Landolt-Bornstein. Zahlenwerte und Funktionen aus Physik, Chemie, Astronomie, Geophysik und Technik, Aufl. 6, Bd.2, Teil 4. Berlin–Hedelberg: Springer, 2013. P. 757.
- Уленбек Г. Фундаментальные проблемы статистической механики // УФН. 1971. Т. 103. Вып. 2. С. 275.