В.В. Белов, доцент

СТАТИСТИКО-МЕХАНИЧЕСКОЕ ОПИСАНИЕ СВОЙСТВ модельной системы с нецентральным ВЗАИМОДЕЙСТВИЕМ: МОДУЛИ ЭРИЕНТАЦИОННОЙ **VIPVFOCTH¹**

The moduli of orientational elasticity is calculated on the basis of the theory earliar developed.

В работе [1] была получена замкнутая система интегральных уравнений для двух младших функций распределения в случае нецентрального взаимодействия между частицами. Она имеет

$$\varphi_1(\Omega_1) = -\frac{P}{2} \int d2 \exp[-\varphi_1(\Omega_2)] h_2(1,2);$$
(1)

$$\frac{[1 + \exp(c_1(\Omega_2))][\exp(-\omega_2(1,2)) - 1]}{1 + \exp(c_1(\Omega_2) - \omega_2(1,2))} = \int d3\rho_1(\Omega_3)h_2(1,3) \times \frac{1 + \exp(c_1(\Omega_3))}{1 + \exp(c_1(\Omega_3))}$$

$$\times \left\{ h_2(2,3) - \frac{1 + \exp(c_1(\Omega_2))}{1 + \exp(c_1(\Omega_3) - \omega_2(2,3))} (\exp(-\omega_2(2,3)) - 1) \right\}.$$
 (2)

Здесь

$$Q = \int_{\Omega} d\Omega_1 \exp(-\varphi_1(\Omega_1));$$
(3)

$$\mathbf{c}_{1}(\Omega_{1}) = -\phi_{1}(\Omega_{1}) - \ln \frac{Q}{\Omega}; \qquad (4)$$

$$\rho_1(\Omega_1) = \frac{\rho}{O} \exp(-\phi_1(\Omega_1));$$
(5)

$$h_2(12) = \exp\{-[\beta\Phi(1,2) + \sigma_2(1,2)]\} - 1,$$
(6)

взаимодействия; $\rho = N/V$; Ф-готенциал гле межчастичного $\beta = 1/\Theta$, $\Theta = k_B T$, -постоянная Больцмана; Т-абсолютная температура; V-объем системы из N частиц; Ω-объем в пространстве угловых переменных. Цифровые аргументы двухчастичных функций обозначают номера частиц, координаты их центров масс и соответствующие угловые переменные. Одночасть чная функция (5) представляет собой равномерное распределение по пространственным, но не по угловым переменным, совокупность которых обозначена Ω_1 . Интервал интегрирования по пространст-

¹ Работа выполнена при поддержке Фонда фундаментальных исследований РБ

венным переменним в (1) ь (2) является бесконечным вследствие обычной процедуры перехода к термодинамическому пределу.

Решение приведенной системы уравнений, рассмотренное в работе [2], нозволяет найти одночастичную функцию распределения, что, в свою очередь, дает возможность рассмотреть уникальные свойства нематических жидких кристаллов - их ориентационную упругость, характеризуемую модулями Франка.

Для этого воспользуемся результатами разработанной ранее статистической теории и расчетными формулами для модулей Франка [3], полученными при помощи распространенной аппроксимации прямой корреляционной функции вида $c(\mathbf{r}, \mathbf{u}_1, \mathbf{u}_2) = c(\mathbf{r} / \sigma(\mathbf{u}_1, \mathbf{u}_2))$, где *r*- расстояние между центрами масс двух молекул; $\mathbf{u}_1, \mathbf{u}_2$ - единичные векторы, задающие их ориентации; σ- параметр потенцияла Гэя-Берне [4].

Модули Франка определены выражениями

$$\begin{split} K_{11} &= Ls^{2} \left[\frac{1-\chi}{2\chi} (<\cos^{2}\vartheta > - <\cos^{4}\vartheta >) + \\ &+ \frac{3}{4} (<\cos^{2}\vartheta > -2 <\cos^{4}\vartheta > + <\cos^{6}\vartheta >) \right] \cdot \\ \cdot (<\cos^{2}\vartheta > - <\cos^{4}\vartheta >); & (7) \\ K_{22} &= Ls^{2} \left[\frac{1-\chi}{\chi} (<\cos^{2}\vartheta > - <\cos^{4}\vartheta >) + \\ &+ \frac{1}{4} (<\cos^{2}\vartheta > -2 <\cos^{4}\vartheta > + <\cos^{6}\vartheta >) \right] \times \\ \times (<\cos^{2}\vartheta > - <\cos^{4}\vartheta >); & (8) \\ K_{33} &= Ls^{2} \left[\frac{1-\chi}{2\chi} (<\cos^{2}\vartheta - <\cos^{4}\vartheta >) + <\cos^{6}\vartheta >) + <\cos^{6}\vartheta > - <\cos^{6}\vartheta > \right] \times \\ \times (<\cos^{2}\vartheta > - <\cos^{4}\vartheta >); & (9) \\ L &= 3\pi M (b\rho)^{2} (\sigma_{0}\chi)^{3} \left(1 + \frac{3}{14}\chi^{2} \right) / \beta (1-\chi)^{2}; & (10) \\ b &= 4\pi\rho\sigma_{0}^{3}m\chi^{2} \left(1 + \frac{3}{14}\chi^{2} \right) / 3 (1-\chi); & (11) \\ s &= = \int_{\Omega} d\Omega P_{2}(\vartheta) \rho_{1}(\Omega); & (12) . \end{split}$$

$$M = -\int_{0}^{\infty} y^{4} c(y);$$
(13)
$$m = -\int_{0}^{\infty} y^{2} c(y) dy,$$
(14)

где P_2 - полином Лежандра; 9-угол между осью молекулы и некоторым фиксированным направлением; $y=r/\sigma$, c(y)-прямая корреляционная функиня для системы сферических частиц; σ , σ_0 , χ - параметры потенциала Гэя-Берне [4].

Вводя среднее значение

$$K = \frac{1}{3}(K_{11} + K_{22} + K_{33}), \tag{15}$$

получим следующие формулы для безразмерных констант Франка:

$$k_{11} = \frac{K_{11}}{K} = 1 + \frac{5\chi}{2(3-\chi)} - \frac{9\chi}{2(3-\chi)}z;$$
(16)

$$k_{22} = \frac{K_{22}}{K} = 1 - \frac{\chi}{2(3-\chi)} - \frac{3\chi}{2(3-\chi)}z, \qquad (17)$$

$$k_{33} = \frac{K_{33}}{K} = 1 - \frac{2\chi}{(3 - \chi)} + \frac{6\chi}{(3 - \chi)}z,$$
(18)

$$z = \frac{\langle \cos^4 \vartheta \rangle - \langle \cos^6 \vartheta \rangle}{\langle \cos^2 \vartheta \rangle - \langle \cos^4 \vartheta \rangle}.$$
 (19)

Угловые скобки означают усреднение с помощью одночастичной функции распределения $\rho_1(\vartheta)$, полученной в результате решения системы уравнений (1)-(6).

На рисунках 1-6 сопоставлены модули Франка, рассчятанные по формулам (1)-(14) (кривые 1) и полученные методами молекулярной динамики (кривые 2) [5]: на рисунках 1-3 представлены зависимости от плотнооти, а на рисунках 4-6 - от температуры. Качествозное согласие имеет место, а количественные различия обусловлены приближениями, сделанными как при выводе и решеник интегральных уравнений, так и при получении указанных формул, а также погрешностями молекулярно-динамического расчета. На рисунке 7 представлены безразмерные модули Франка, рассчитанные по формулам (16) - (18) с учетом (15) и (19) как функции плотности при Θ =1.⁰, а на рисунке 8 - отношения второго и третьего модулей к первому.



Рис.1. Результаты расчетов: 1- данная работа, 2- молекулярная динамика.



Рис. 2. Результаты расчетов: 1- данная работа, 2- молекулярная динамика.



Рис. 3. Результаты расчетов: 1- данная работа, 2- молскулярная динамика.

-



Рис. 4. Результаты расчетов: 1- данная работа, 2- молекулярная динамика.



Рнс. 5. Результаты расчетов: 1- данная работа, 2- молекулярная динамика.



Рис. 6. Результаты расчетов: 1- данная работа, 2- молекулярная динамика.



PHC. 7. 1- k_{11} ; 2- k_{22} , 3- k_{33} .



PEC. 8. $1 - k_{22} / k_{11}; 2 - k_{33} / k_{11}.$

*.**:

ЛИТЕРАТУРА

- Белов В.В. Уравнения для равновесных функций распределения систем с ориентационными степенями свободы//Весці АН РБ. Сер. фізмат. навук (в печати).
- 2. Белов В.В. Статистико-механическое описание свойств модельной системы с нецентральным взаимодействием//Труды БГТУ, вып. 3. Сер. V.- Физ.-мат. науки Мил. БГТУ. С.57-64.

- Немцов В.Б. Флуктуации тензорного параметра порядка в неоднородиых нематических жидких кристаллах и их равновесная ориентационная упругость//Теор. и прикл. механика. - Мн.: Вышэйшая школа. -1987, вын. 14. - С.16-23.
- 4. Gay J.G., Berne B.J Modification of the overlap potential to nematic a linear site-site potential//J. Chem. Phys., 1981. V.74. P.3316-3319.
- Stelzer J., Longa L., Trebin H.B. Molecular dynamics simulation of a Gay-Berne nematic liquid crystal: Elastic properties from direct correlation functions// J. Chem. Phys. 1995. V.103, No 8. -P.3098-3107.

УДК 531.19:541.

Г.С. Бокун, доцент; В.С. Вихренко, профессор

САМОДИФФУЗИЯ В СЛУЧАЙНО НЕОДНОРОДНОЙ ТЕРМОДИНАМИЧЕСКОЙ СИСТЕМЕ

The general expression for the self-diffusion coefficient of a particle in a randomly nonuniform thermodynamic system is obtained.

В твердых телах тепловые средние квадрать ные отклонения частиц от узлов решетки малы по сравнению с параметром решетки, и для решения многих задач может быть применена решеточная модель. Эта модель часто используется для описания диффузии и самоди рфузии частиц кристалла [1 - 3]. Неже в ее рамках проанализируем взаимосвязь между статистис-термодинамическимы характеристиками твердого тела и случайными блужданиями его частиц при наличия микронеоднородностей структуры.

Не конкретизируя структуру кристалла, будем изучать поведение поденстемы дефектов, в качестве которых могут выступать примесные частицы, вакансии в кристаллической решетке или межузельные частицы основных компонентов, составляющих кристалл.

Равновесное распределение примесных частиц определяется гиббсовским распределением

$$F_n(\mathbf{q}_1,\ldots,\mathbf{q}_n) = \left(Q_n^{(N)}\right)^{-1} \exp\{-\beta U_n\},\tag{1}$$

где $\beta = (k_B T)^{-1}$ - обратная температура, q_j - радиус-вектор - *j*-го узла, U_n - энергия подсистемы *n* дефектов

$$U_n = \frac{1}{2} \sum_{i \neq j}^{M} \boldsymbol{\Phi}_{ij}(\mathbf{q}_i, \mathbf{q}_j) + \sum_{i=1}^{N} U(\mathbf{q}_i),$$

(2)