**УДК 531.19** 

## Г.С. Бокун, доцент

## ДИФФУЗИЯ ГАЗА В ДВУХУРОВНЕВОЙ РЕШЕТОЧНОЙ СИСТЕМЕ

The microscopic expression for the kinetic diffusion coefficient of the two-bevel lattice system is derived

Рассматривается решетка, состоящая из узпов двух типов, образующих две квадратные подрешетки (рис.). Учитывается взаимодейстние между ближайшими соседями, что в данном случае соответствует учету взаимодейстния между частицами на разных подрешетках, орисптированными так, что частицы в каждой из подрешеток не могут быть ближайшими сосслями друг друга [1–3].

«Динамическое» состояние системы заластся набором чисел заполнения  $n_i$  и  $n_{i'}$ , принимающими значения 0 либо 1, если утел соответствующей подрешетки занят либо вакантен, i=1,...N, i'=1...N', N'=2N; N, N' – число узлов в соответствующей подрешетке («штрих» используется для узлов второй подрешетки). Энергия системы, отвечающая избранному состоянию, задаетси выражением

$$\mathcal{H}_{N} = -\sum_{i=1}^{N} \mu_{i} n_{i} - \sum_{i'=1}^{N'} \mu_{i'} n_{i'} + \sum_{i} \varphi_{i} n_{i} + \varphi_{i'}' n_{i'} + \\
+ \sum_{i=1}^{N} \sum_{i'(i)} n_{i} n_{i'} \Phi_{ii'} .$$
(1)
$$\frac{h}{1} + \frac{h}{1} +$$

Рис. Подрешетки двухуровневой системы

Здесь  $\mu_i, \mu_i -$ химические потенциалы;  $\psi_i, \psi_i -$ одноузельные потенциалы;  $\Phi_{ii} -$  энергия парного взаимодействия, отличная от нуля, если i и i' ближайшие соседи; i'(i) – означает учет только четырех ближайших узлов к узлу i. Выражению (1) соответствует локально-равновесная функция распределения вида

$$D_{N}\{...n_{i}...n_{i'}...\} = \frac{1}{Z_{N}} \exp\{-\beta H_{N}\}, \qquad (2)$$

где

$$Z_N = \sum_{n_1=0}^{1} \dots \sum_{n_i=0}^{1} \dots \sum_{n_i'=0}^{1} \dots \exp\{-\beta H_N\}, \qquad (3)$$

 $\beta = 1/kT$ , k — постоянная Больцмана; T — абсолютная температура.

При выборе распределения в форме соотношений (1)–(3) неравновесное состояние задается через отклонение параметров в (2) от равновесных значений. В работе рассматривается эволюция решеточной системы, вызванная изменением средней заселенности узлов решетки при изотермических условиях и отсутствии структурной деформации узлов. При выбранных условиях параметры  $\beta, \Phi_{ii}, \phi_i$  при эволюции остаются неизменными, в то время как

$$\mu_i = \overline{\mu} + \delta \mu_i, \qquad \mu_{i'} = \overline{\mu} + \delta \mu_{i'}, \qquad (4)$$

где  $\delta\mu_i$  и  $\delta\mu_{i'}$  характеризуют отклонение системы от равновесного состояния (в состоянии термодинамического равновесия  $\mu_i = \mu'_{i'} = \mu$ ). Эволюция всевозможных характеристик системы, являющихся функциями чисел заполнения (динамических функций), в том числе и самих функций распределения, определяется оператором динамического потока между ближайшими узлами решетки. Негамильтонов характер динамики решеточных систем связан с вероятностным характером этого потока, определяемого выражением

$$\bar{I}_{ii'} = I_{ii'} - I_{i'i}; (5)$$

33

$$I_{ii'} = v_0 \exp\{+\beta(\varphi + \Phi_{ii'} \sum_{k'(i)} n_{k'})\}n_i(1 - n_{i'}); \quad (6)$$

$$I_{ii} = v'_0 \exp\{+\beta(\varphi' + \Phi_{ii} \sum_{k(i')} n_k)\}n_{i'}(1 - n_i), \quad (7)$$

где  $v u v_0^{\prime}$  — вероятности безактивационных перескоков за единицу времени из занятого узла в соответствующий вакантный.

Из требования равенства нулю всех потоков  $I_{ii}$  в состоянии термодинамического равновесия и условия представления функций распределения в этом состоянии уравнениями (1)–(3) следует  $v_0 = v'_0$ , что и имеется в виду в дальнейшем.

При условиях, близких к состоянию равновесия, средний поток числа частиц из *i* в *i* узел выразим через равновесные функции распределения. Для этого используем (7) в линейном приближении. После усреднения (6) и (7) получим

$$< I_{ii'} >= v_0 \exp(\beta \mu) [F_2(0_i, 0_{i'}) + F(0_{i'}, 0_{i'})(\delta \mu_i (1 - \overline{\rho}_i) - \delta \mu_{i'} \overline{\rho}_{i'}) + \sum_{S \neq i} \delta \mu_S (F_3(0_i, 0_{i'}, 1_S) - \overline{\rho}_S F_2(0_{i'}, 0_{i'})) + \sum_{S' \neq i} \delta \mu_{S'} (F_3(0_{i'}, 0_{i'}, 1_{S'}) - \overline{\rho}_{S'} F_2(0_{i'}, 0_{i'}))],$$
(8)

где <...> обозначает усреднение по неравновесным состояниям; F<sub>2</sub> и F<sub>3</sub> - бинарные и тернарные равновесные функции распределения при обозначениях 0 для вакантных и 1 для занятых узлов;  $\overline{\rho}_i$  и  $\overline{\rho}_{i'}$  – равновесные концентрации числа частиц в первой и второй подрешетках. Последние две суммы в правой части (8) содержат нелокальные эффекты и эффекты памяти в используемом приближении. При этом видно, что используемое в работе локально-равновесное приближение для описания неравновесных процессов передает эффекты памяти в одинаковом виде как для потоков <  $I_{ii'}$  >, так и < I<sub>11</sub> >. В результате взаимного сокращения нелокальных вкладов для < I<sub>u'</sub> > получаем локальное выражение

$$< I_{ii'} >= v_0 \exp(\beta \mu) (\delta \mu_i - \delta \mu_{i'}) F(0_i, 0_{i'}).$$
 (9)

Суммирование выражений (9) позволяет определить изменение средних плотностей  $\rho_i$  и  $\rho_i'$  со временем *t* в *i* и *i'* узлах. В соответствии с законами сохранения

$$\frac{\partial \delta \rho_i}{\partial t} = -\sum_{i'(i)} \langle I_{ii'} \rangle; \quad \frac{\partial \delta \rho_{i'}}{\partial t} = -\sum_{i(i')} \langle I_{i'i} \rangle. \quad (10)$$

Для преобразования уравнений (10) к замкнутой форме уравнений диффузионного типа необходимо установить связь между значениями  $\delta\mu_i$ ,  $\delta\mu_i'$  и отклонениями средних плотностей  $\delta\rho_i$ ,  $\delta\rho_i'$  от их средних значений  $\overline{\rho_i}$ ,  $\overline{\rho_i'}$ :

$$\delta \rho_i = \rho_i - \overline{\rho}_i; \qquad \delta \rho_{i'} = \rho_{i'} - \overline{\rho}_{i'}.$$
 (11)

Для этого унарную функцию, соответствующую (2), разложим в ряд по бµ<sub>i</sub> и бµ<sub>i</sub> и, ограничиваясь линейным приближением, получим

$$\delta \rho_{i} = \delta \mu_{i} \overline{\rho}_{i} (1 - \overline{\rho}_{i}) + \sum_{S \neq i} \delta \mu_{S} (F_{2}(1_{i}, 1_{S}) - \overline{\rho}_{i} \overline{\rho}_{S}) +$$
$$+ \sum_{S = 1}^{N} \delta \mu_{S'} (F_{2}(1_{i}, 1_{S'}) - \overline{\rho}_{i} \overline{\rho}_{S'}).$$
(12)

Аналогичное соотношение имеет место для вариации δρ<sub>i</sub>.

Уравнения (9)-(12) образуют замкнутую систему уравнений, описывающую характер эволюции плотности к ее равновесному распределению. Для исключения из этой системы промежуточных функций δμ,,δμ, необходимо обратить уравнения (12). Для этого удобно применить решеточное преобразование Фурье, выбрав элементарную ячейку периодичности, как показано на рисунке. Эта элементарная ячейка сложной исходной решетки содержит два узла из подрешетки с одноузельными потенциалами ф и ф', г, определяет положение основного атома;  $\Delta_1, \Delta_2$  – положения примесных атомов,  $\mathbf{r}_{i'} = \mathbf{r}_{i} + \Delta_{\alpha}$ , где  $\alpha = 1, 2$ . Преобразование Фурье позволяет записать

$$f(\mathbf{r}_i) = \frac{1}{\sqrt{N}} \sum_{k} f_k \exp(-i\mathbf{k}\mathbf{r}_i); \qquad (13)$$

$$f_{\alpha}(\mathbf{r}_{i'}) = \frac{1}{\sqrt{N}} \sum_{k} f_{k\alpha} \exp(-i\mathbf{k}\mathbf{r}_{i'}) . \quad (14)$$

Суммирование в (13), (14) осуществляется по квазинепрерывным значениям:

$$\mathbf{k}(k_{x_{\parallel}}k_{y}), k_{x_{\parallel}}k_{y} = \pm \frac{\pi}{h} \frac{n}{\sqrt{N}} (n = 0, 1, ..., \sqrt{N})$$

и может быть заменено интегрированием по объему первой зоны Бриллюэнна обратной решетки:

$$\sum_{\mathbf{k}} Z_{\mathbf{k}} = \frac{Nh^2}{(2\pi)^2} \int_{-a}^{a} dk_x \int_{-a}^{a} dk_y Z_{\mathbf{k}}, \qquad (15)$$

где  $a = \pi / h$ . Из условия ортогональности

$$\sum_{i} \exp\{-i\mathbf{k}\mathbf{r}_{i}\} = N\delta_{\mathbf{k}0}$$
(16)

следует

$$f_{\mathbf{k}} = \frac{1}{\sqrt{N}} \sum_{i} f(\mathbf{r}_{i}) \exp(i\mathbf{k}\mathbf{r}_{i}); \qquad (17)$$

$$f_{\mathbf{k}\alpha} = \frac{1}{\sqrt{N}} \sum_{i} f(\mathbf{r}_{i'}) \exp(i\mathbf{k}\mathbf{r}_{i}') \,. \tag{18}$$

Для доказательства (18) умножим (14) на  $\exp(i\mathbf{k} \cdot \mathbf{r}_{i'})$  и, учитывая, что  $\mathbf{r}_{i'} = \mathbf{r}_i + \Delta_{\alpha}$ , получим после суммирования по  $\mathbf{r}_{i'}$ 

$$\sum_{i} \exp(i\mathbf{k}'\mathbf{r}_{i}) f_{\alpha}(\mathbf{r}_{i}) = \frac{1}{\sqrt{N}} \sum_{k} f_{k\alpha} \exp(\Delta_{2}(\mathbf{k}'-\mathbf{k}));$$
$$\sum_{i}^{l} \exp(i\mathbf{r}_{i}(\mathbf{k}'-\mathbf{k})).$$
(19)

Условие (19) после учета (16) переходит в соотношение (18). Применив преобразование Фурье к (9), получим

$$< I_{ii'} >_{\mathbf{k}} = D_0 (\delta \mu_{\mathbf{k}} - \exp(-i \Delta_{\alpha} \mathbf{k}) \delta \mu'_{\mathbf{k}\alpha}), \quad (20)$$

где обозначено

$$D_0 = v_0 \exp(\beta \mu) F(0_i, 0_{i'}).$$
 (21)

Применив аналогичные преобразования к (10), получим

$$\frac{\partial \rho_{\mathbf{k}}}{\partial t} = D_0 (2\delta \mu_{\mathbf{k}1} \cos(k_x h/2) +$$

$$+ 2\delta \mu_{\mathbf{k}2} \cos(k_y h/2) - 4\delta \mu_{\mathbf{k}}); \qquad (22)$$

$$\frac{\partial \rho_{k1}}{\partial t} = D_0 (2\delta \mu_k \cos(k_x h/2) - 2\delta \mu_{k1}); \quad (23)$$

$$\frac{\partial \rho_{\mathbf{k}2}}{\partial t} = D_0 \left( 2\delta \mu_{\mathbf{k}} \cos(k_y h/2) - 2\delta \mu_{\mathbf{k}2} \right).$$
(24)

Далее необходимо применить преобразование Фурье к уравнениям типа (12) для  $\delta \rho_i$  и  $\delta \rho_{i'}$ . Пренебрегая корреляциями между положениями частиц и аппроксимируя двухчастичные функции произведением соответствующих концентраций, запишем

$$\delta \rho_{\mathbf{k}} = \rho(1-\rho)\delta \mu_{\mathbf{k}};$$

$$δρk2 = ρ2(1 - ρ2)δμk2;

δρk1 = ρ1(1 - ρ1)δμk1,$$
(25)

где  $\rho_1 = \rho_2 = \overline{\rho}_i; \rho = \overline{\rho}_i$ .

Используя (25) в (22)-(24) и подстановку

$$\mu_{\mathbf{k}\alpha} = e^{-\omega t} \mu_{\mathbf{k}\alpha}^* \,, \tag{26}$$

получим систему уравнений

$$(-\rho(1-\rho)\omega'+4)\delta\mu_{\mathbf{k}} - 2\delta\mu_{\mathbf{k}1}\cos(k_{x}h/2),$$
  

$$-2\delta\mu_{\mathbf{k}2}\cos(k_{y}h/2) = 0,$$
  

$$-2\cos(k_{x}h/2)\delta\mu_{\mathbf{k}} +$$
  

$$+(-\omega'\rho_{1}(1-\rho_{1})+2)\delta\mu_{\mathbf{k}1} + 0 = 0,$$
  

$$-2\cos(k_{y}h/2)\delta\mu_{\mathbf{k}} + 0 +$$
  

$$+(-\omega'\rho_{2}(1-\rho_{2})+2)\delta\mu_{\mathbf{k}2} = 0.$$
(27)

В уравнениях системы (27)  $\omega' = \omega/D_0$ . Разрешимость этой системы определяется условием

$$\begin{array}{cccc}
4 - \rho v \omega' & -2\cos(k_x h) & -2\cos(k_y h) \\
-2\cos(k_x h) & (2 - \omega' \nu' \rho') & 0 \\
-2\cos(k_y h) & 0 & (2 - \omega' \rho' \nu')
\end{array} = 0. \quad (28)$$

Здесь  $v = 1 - \rho$ ,  $v' = 1 - \rho'$  и учтено условие симметрии  $\rho_1 = \rho_2 = \rho'$ .

Рассматривая решение (28), отвечающее гидродинамической ветви ( $\omega' = \alpha k^2$  и  $k \ll 1$ ), получим искомый коэффициент диффузии:

$$D = D_0 \alpha . \tag{29}$$

$$\alpha = \frac{1}{2(\rho(1-\rho) + 2\rho'(1-\rho'))} \,. \tag{30}$$

В итоге

$$D = v_0 \exp(\beta \mu) F(0_i 0_{i'}) \times \frac{1}{2(\rho(1-\rho) + 2\rho'(1-\rho')}$$
(31)

## Литература

1. Chvoj Z., Conrad H., Chab V. // Surf. Sci. – 1999. – V. 376. – P. 205.

2. Tarasenko A.A., Chvoj Z., Jastrabik L., Nieto G, Uebing C. // Phys. Rev. - 2001. - V. B 63. - P. 165423.

3. Levi M.D., Wang C., Aurbach D., Chvoj Z. // J.Electro anal. Chem. 2004. – V. 187. – P. 562.