

## ИССЛЕДОВАНИЕ ДИФFUЗИОННЫХ ХАРАКТЕРИСТИК ТРЕХМЕРНОГО ДВУХКОМПОНЕНТНОГО РЕШЕТОЧНОГО ГАЗА С МЕЖЧАСТИЧНЫМ ПРИТЯЖЕНИЕМ

Диффузия и термодиффузия играют ключевую роль в пространственном перераспределении компонентов в системе, что является основой многих производственных процессов. Решеточные системы рассматриваются как относительно простые модели реальных объектов, таких, как твердые электролиты, интеркаляционные соединения, адсорбированные слои на поверхности твердых тел и другие. Большое количество работ посвящено исследованию однокомпонентных систем [1–2]. Вместе с тем уже двухкомпонентные системы проявляют качественные отличия в равновесных свойствах и кинетическом поведении, присущие и произвольным многокомпонентным системам [3].

В данной работе для моделирования диффузии трехмерного двухкомпонентного решеточного газа с межчастичным притяжением при одинаковых и различающихся энергиях связи частиц с решеткой используется метод Монте-Карло. Алгоритм моделирования модифицирован применительно к особенностям таких систем.

Рассматривается система  $N$  частиц сортов  $A$  и  $B$  на периодической трехмерной решетке размером  $L \times L \times L$  ( $L = 8$ ) узлов при температуре  $T$  и концентрации компонентов  $c_A$  и  $c_B$ . Потенциалы взаимодействия между частицами соответствующих сортов, являющихся ближайшими соседями, определяются величинами  $J_{AA} = J$ ,  $J_{BB} = J_B J$ ,  $J_{AB} = J_{AB} J$ . Энергии взаимодействия частиц разных сортов с подложкой  $\bar{J}_{A0}$  и  $\bar{J}_{B0}$  различны (при одинаковой энергии взаимодействия частиц разных сортов с подложкой  $\bar{J}_{A0} = \bar{J}_{B0}$ ): для частиц сорта  $B$ , характеризующихся более интенсивным межчастичным взаимодействием ( $J_{BB} > J_{AA}$ ,  $J_B > 1$ ), энергия взаимодействия с подложкой также большая  $\bar{J}_{B0} > \bar{J}_{A0}$  (энергии взаимодействия отрицательны, но здесь указаны их абсолютные значения в единицах  $J$ ).

Начальное состояние системы генерировалось путем случайного выбора узла решетки с координатами  $(\alpha, \beta, \gamma)$  ( $1 \leq \alpha \leq L$ ,  $1 \leq \beta \leq L$ ,  $1 \leq \gamma \leq L$ ;  $\alpha$ ,  $\beta$  и  $\gamma$  – целые числа), в который помещалась частица. Заполнение решетки производилось до числа частиц  $N = N_A + N_B$ , где  $N_A = [L^3 c_A]$  и  $N_B = [L^3 c_B]$  – числа частиц соответствующих сортов, квадратные скобки означают целую часть числа.

Последующая динамика перемещения частиц по решетке моделировалась в соответствии с основным кинетическим уравнением. Для

этого случайным образом выбирался узел  $(\alpha, \beta, \gamma)$  решетки, занятый частицей любого сорта. Затем разыгрывался переход этой частицы в один из шести ближайших узлов, выбираемых случайным образом. Если узел был не занят, то вычислялась вероятность перехода частицы:

– если в узле частица сорта  $A$ , то

$$P_1 = \exp \left[ -\frac{J}{k_B T} (S_A + J_{AB} S_B) \right];$$

– если в узле частица сорта  $B$ , то

$$P_1 = \exp \left[ -\frac{J}{k_B T} (J_{AB} S_A + J_B S_B + J_{B0}) \right],$$

где  $S_A$  и  $S_B$  – число соседних с узлом  $(\alpha, \beta)$  частиц сортов  $A$  и  $B$  соответственно;  $J_{B0} = \bar{J}_{B0} - \bar{J}_{A0}$  – перенормированный потенциал взаимодействия частиц сорта  $B$  с подложкой [4]. Максимальная вероятность перехода ( $P = 1$ ) частицы в вакантный узел будет наблюдаться для частицы сорта  $A$ , если все соседние узлы также будут вакантны.

Вероятность  $P_1$  сопоставлялась со случайной величиной  $0 \leq P \leq 1$ , разыгрываемой при помощи генератора случайных чисел. При  $P_1 \geq P$  переход частицы принимался, в противном случае состояния узлов оставались прежними и осуществлялся переход к анализу следующего узла.

Один шаг процедуры Монте-Карло (МКШ) состоял из числа попыток перемещений частиц, равного числу частиц в системе. Затем вычислялся квадрат перемещения частиц соответствующего сорта за шаг. Моделировался ансамбль  $10^3$  траекторий, каждая из которых имела длину  $5 \cdot 10^4$  МКШ, после чего определялось среднее по ансамблю значение квадрата перемещения частиц каждого сорта.

Методика нахождения коэффициентов диффузии по полученным результатам расчета изложена в работе [3]. Анализируя результаты моделирования в области изменения концентраций компонента  $B$  от 0 до 0,65 при значении приведенной температуры  $T/T_c = 1,5$ , выраженной в единицах критической температуры чистого компонента  $A$  ( $k_B T_c = 0,8868J$ ), и значении концентрации компонента  $A$   $c_A = 0,3$ , отметим, что при увеличении концентрации частиц сорта  $B$  коэффициенты диффузии компонентов сближаются, но не так сильно, как это было в двухмерных системах. Наблюдаемый ранее эффект «захватывания» менее подвижными частицами сорта  $A$  [4], который и определял динамику всей системы, в трехмерных системах наступает при большей суммарной концентрации и является менее заметным.

Сравнивая полученные зависимости для систем с одинаковой и отличающейся энергиями взаимодействия частиц разных сортов с решеткой мы отметим, что коэффициенты диффузии для компонента  $A$ , являющегося более подвижным, не зависят от типа системы. На менее подвижный компонент (сорт  $B$ ) влияние энергии взаимодействия с решеткой оказывает более существенное влияние и разность коэффициентов диффузии индивидуальных компонентов увеличилась.

Анализируя результаты моделирования коэффициентов диффузии в трехмерных решеточных системах при постоянной суммарной концентрации двух компонентов ( $c_A + c_B = 0,7$ ) и значении приведенной температуры  $T/T_c = 1,5$ , отметим, что коэффициенты диффузии компонента  $B$  являются постоянными и не зависят от концентраций частиц обоих сортов в отдельности. Для компонента  $A$  при увеличении его концентрации наблюдается квазилинейное увеличение значений коэффициентов диффузии для соответствующего компонента.

Также были исследованы функции взаимного распределения частиц на решетке. Результаты вычислений показывают, что функции распределения пар частиц в значительной мере определяются суммарной концентрацией частиц сортов  $A$  и  $B$ .

Таким образом, предлагаемый алгоритм моделирования позволил изучить поведение кинетических коэффициентов диффузии и функций распределения в зависимости от концентрации частиц.

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Surface diffusion. Atomic and Collective Processes / Ed. Tringides M.C. – New York: Plenum, 1997.
2. Collective Diffusion on Surfaces: Correlation Effects and Adatom Interactions // Eds. M.C. Tringides and Z. Chvoj. – Amsterdam: Kluwer, 2001.
3. Бокун Г.С., Вихренко В.С., Гапанюк Д.В. Статистико-механическое описание и компьютерное моделирование диффузии в двухкомпонентных решеточных системах // Труды БГТУ. Сер. Физ.-мат. науки и информ. – 2003. – Вып. XI. – С. 63.
4. Гапанюк Д.Б. Коэффициенты диффузии двухкомпонентного решеточного газа с межчастичным отталкиванием и отличающимися энергиями взаимодействия компонентов с подложкой // Труды БГТУ. Сер. Физ.-мат. науки и информ. – 2005. – Вып. XIII. – С. 36.