УДК 544.032.1

# МОЛЕКУЛЯРНОЕ МОДЕЛИРОВАНИЕ БИНАРНЫХ ГАЗОВЫХ ГИДРАТОВ CO<sub>2</sub>/CH<sub>4</sub>, CO<sub>2</sub>/N<sub>2</sub> И N<sub>2</sub>/CH<sub>4</sub>

© 2021 г. А. А. Сизова<sup>1, \*</sup>, С. А. Гринцевич<sup>1</sup>, М. А. Кочурин<sup>1</sup>,

В. В. Сизов<sup>1</sup>, Е. Н. Бродская<sup>1</sup>

<sup>1</sup>Санкт-Петербургский государственный университет, Университетский просп., 26, Санкт-Петербург, 198504 Россия \*e-mail: shapovalovaaa@mail.ru Поступила в редакцию 22.12.2020 г. После доработки 28.12.2020 г. Принята к публикации 30.12.2020 г.

Моделирование методом Монте-Карло в большом каноническом ансамбле было проведено с целью изучения заполнения многокомпонентных газовых гидратов структуры I бинарными газовыми смесями  $CO_2/CH_4$ ,  $CO_2/N_2$  и  $N_2/CH_4$  различного состава при температуре 270 K и значениях давления до 70 атм. Присутствие азота в газовой смеси позволяет увеличить как селективность гидратного каркаса по отношению к  $CO_2$ , так и количество углекислого газа, заключенного в полостях гидрата, по сравнению с гидратом  $CO_2/CH_4$ . Несмотря на то, что гидрат  $N_2/CH_4$  демонстрирует селективность к молекулам  $CH_4$ , азот может конкурировать с метаном, если газовая смесь содержит, по крайней мере, 70%  $N_2$ .

DOI: 10.31857/S0023291221030149

## **ВВЕДЕНИЕ**

Газовые гидраты представляют собой кристаллические твердые тела, состоящие из молекул газа, заключенных в полостях решетки, образованной водой. В природе наиболее распространенны гидраты метана [1]. Известно, что метан образует гидраты структуры I (sI), элементарная ячейка которой состоит из 46 молекул воды и 8 молекул газа, расположенных в 6 больших (5<sup>12</sup>6<sup>2</sup>) и 2 малых (5<sup>12</sup>) полостях [2, 3].

Захоронение СО<sub>2</sub> в гидратах признано потенциально привлекательной технологией улавливания углекислого газа [4]. Среди других возможных методов масштабного производства гидратов СО<sub>2</sub> рассматривают внедрение углекислого газа в природные месторождения гидратов метана. В процессе внедрения происходит замещение метана углекислым газом в полостях клатрата. Это повышает эффективность добычи метана и приводит к формированию стабильных гидратов СО<sub>2</sub> [5, 6]. Однако введение чистого CO<sub>2</sub>, скорее всего, является нецелесообразным, поскольку для этого требуется предварительное отделение его от других компонентов топочного газа с последующим сжатием. Решить эту проблему можно, если вместо чистого углекислого газа использовать его смесь с азотом [7], которая является основной составляющей топочного газа. Более того, экспериментальные исследования показали, что использование смеси  $CO_2/N_2$  приводит к более эффективному выделению метана в сравнении с внедрением чистого  $CO_2$  [7–9]. Эти выводы были недавно проверены в промышленном масштабе [10].

Механизм замены в гидратах метана углекислым газом или азотом во многом опирается на конкуренцию молекул газов в занятии различных полостей клатрата. Согласно экспериментальным данным для чистых и смешанных гидратов, молекулы метана способны занимать как малые  $(5^{12})$ , так и большие  $(5^{12}6^2)$  полости, хотя заполнение больших полостей, как правило, несколько выше, особенно при более высоких температурах [11]. Молекулы углекислого газа заметно больше молекул метана, вследствие чего они хуже подходят для занятия малых полостей. В ранних исследованиях предполагалось, что в чистых гидратах СО<sub>2</sub> структуры І малые полости остаются незанятыми [11, 12], однако в более поздних экспериментальных работах сообщалось о 70%-ом заполнении малых полостей углекислым газом [13, 14]. Молекулы азота имеют наименьший размер из трех представленных газов, что потенциально позволяет им успешно конкурировать при занятии малых полостей.

Экспериментальные исследования состава и распределения газов по полостям различного типа в смешанных гидратах фокусируются, в основном, на свойствах гидратов СО<sub>2</sub>/СН<sub>4</sub> и, в меньшей степени, СО<sub>2</sub>/N<sub>2</sub>, в то время как другие смеси изучены намного меньше. В случае гидрата СО<sub>2</sub>/СН<sub>4</sub> метан проигрывает в конкуренции за большие полости углекислому газу, что проявляется в уменьшении отношения заполнений метаном больших и малых полостей при формировании смешанных гидратов [6]. Согласно рамановским спектрам гидратов СО<sub>2</sub>/N<sub>2</sub> [15], молекулы азота могут находиться как в малых, так и в больших полостях независимо от состава газовой смеси. Углекислый газ занимает преимущественно большие полости, и количество  $CO_2$  в этих полостях увеличивается с ростом его содержания в газовой смеси. В исследованиях методом ядерного магнитного резонанса часто возникают проблемы при фиксации сигнала от СО<sub>2</sub> в малых полостях, на основании чего также можно предположить, что углекислый газ концентрируется в больших полостях [16, 17]. В тройных гидратах  $CH_4/CO_2/N_2$  азот преобладает над двумя другими газами при занятии малых полостей, в то время как СО<sub>2</sub> аналогично ведет себя относительно больших полостей [18]. Показано, что метан в большей степени занимает малые полости, чем большие [19].

На молекулярном уровне информация о механизмах конкуренции газов при занятии полостей в гидратах может быть получена с помощью молекулярного моделирования. Однако, несмотря на успешное применение методов молекулярной динамики и Монте-Карло при изучении однокомпонентных гидратов, включая гидраты СН<sub>4</sub>, CO<sub>2</sub> и N<sub>2</sub>, известно очень ограниченное число работ, посвященных моделированию свойств смешанных гидратов [20-22]. Сравнение данных молекулярно-динамического моделирования однокомпонентных гидратов CH<sub>4</sub> и CO<sub>2</sub> и смешанных СН<sub>4</sub>/СО<sub>2</sub> показывает, что смешанные гидраты могут быть более стабильными относительно любого однокомпонентного гидрата [23]. Оценки свободной энергии замены метана молекулами CO<sub>2</sub> или N<sub>2</sub>, полученные с помощью молекулярно-динамических расчетов, показывают, что она оказывается отрицательной только при замене метана углекислым газом в больших полостях гидрата sI [24]. Поэтому, в согласии с экспериментальными исследованиями [6], полная замена метана в гидратах другим газом неосуществима, так как некоторое количество молекул CH<sub>4</sub> с большой долей вероятности останется в малых полостях. При молекулярно-динамическом моделировании замещения метана углекислым газом в гидрате sI наблюдали образование аморфного гидрата CO<sub>2</sub> на поверхности гидрата CH<sub>4</sub>, происходящее одновременно с разрушением последнего [25]. Моделирование методом МонтеКарло однокомпонентных и смешанных гидратов метана и углекислого газа проводилось в [26]. Согласно полученным данным, малые полости преимущественно заняты метаном; большие полости не демонстрируют предпочтения к какомулибо газу, за исключением случая высоких давлений (больше 100 атм.), когда наблюдается их предпочтительное заполнение молекулами СН<sub>4</sub>. Наконец, энергетические барьеры для диффузии газа через кольца молекул воды между соседними полостями в гидрате sI были рассчитаны в [27]. Данные моделирования предполагают, что азот способен легче, чем углекислый газ, диффундировать в большие полости, уже занятые метаном, хотя эффект является довольно слабым.

В настоящей работе моделирование методом Монте-Карло применено для изучения природы конкурентного заполнения полостей в смешанных sI-гидратах  $CO_2/CH_4$ ,  $CO_2/N_2$ , и  $N_2/CH_4$ . При описании результатов будут использованы полные и парциальные изотермы заполнения, на основании которых будет выявлено влияния состава газовых смесей и их давления на состав бинарных гидратов, получено распределение молекул газов по полостям различного типа и рассчитана селективность гидратного каркаса к компонентам газовой смеси.

# МЕТОДИКА МОДЕЛИРОВАНИЯ

### Метод и модели

Моделирование проводилось методом Монте-Карло в большом каноническом ансамбле с использованием авторского программного обеспечения. Дисперсионные взаимодействия в системе описывались леннард-джонсовским потенциалом, а электростатические взаимодействия между эффективными атомными зарядами учитывались с помощью кулоновского потенциала. Трехмерные периодические граничные условия накладывались на систему для моделирования объемной фазы гидрата. Энергии взаимодействия рассчитывались в приближении ближайшего образа.

Для проведения моделирования были выбраны полноатомные жесткие модели воды и газов, а именно, TIP4P/ice для  $H_2O$  [28], OPLS-AA для метана [29] и TraPPE для диоксида углерода и азота [30].

Гидратный каркас был представлен 4 × 4 × 4 элементарными ячейками структуры I с 2944 молекулами воды (рис. 1). В целом, ячейка гидрата содержала 512 полостей, доступных для молекул газов, включая 128 малых и 384 больших полостей. Гидратный каркас был полностью жестким и не изменялся в ходе моделирования.

Заполнение гидрата было изучено при 270 К и значениях давления от 1 до 50–70 атм в зависимости от системы. Были рассмотрены три бинарные



Рис. 1. Структура кубического гидратного каркаса sI, использованная в моделировании.

смеси: CO<sub>2</sub>/CH<sub>4</sub>, CO<sub>2</sub>/N<sub>2</sub>, N<sub>2</sub>/CH<sub>4</sub>, содержащие 10, 30, 50, 70, 90 мол. % первого компонента.

С методологической точки зрения, моделирование заполнения гидрата напоминает моделирование адсорбции газа методом Монте-Карло в большом каноническом ансамбле, т.е. количество газа в твердой фазе определяется его химическим потенциалом. Значения химических потенциалов, обеспечивающих необходимый состав газовой смеси в заланном интервале давлений. были получены на основе большого количества предварительных расчетов объемных газовых смесей без гидратного каркаса. Продолжительность моделирования методом Монте-Карло варьировалась от 15-20 млн шагов для предварительных расчетов объемного газа до 30 млн шагов при моделировании гидратов. Все рассчитанные свойства усреднялись по равновесной части траектории, которая составила не менее 15 млн шагов.

### Заполнение

Количество газа, содержащегося в гидрате, описывается заполнением  $\Theta$ , которое определя-

ется как число молекул газа, отнесенное к числу полостей:

$$\Theta = \frac{N_{\text{gas}}}{N_{\text{cages}}}.$$

При расчете общего заполнения  $N_{\rm gas}$  определяется числом всех молекул газа в системе, тогда как для парциальной емкости используется число молекул газа одного сорта. Аналогично, для расчета заполнения всего гидрата используется число всех полостей каркаса (в настоящей работе 512), а при оценке заполнения определенного типа полостей  $N_{\rm cages}$  равно количеству соответствующих полостей в ячейке моделирования (128 малых и 384 больших полостей).

### Селективность

Селективность гидратного каркаса относительно какого-либо компонента бинарной газовой смеси определяется так же, как и в адсорбционных расчетах, и описывается коэффициентом селективности  $S_i$ , который равен отношению мольных долей газов в гидрате и в газовой фазе:

КОЛЛОИДНЫЙ ЖУРНАЛ том 83 № 3 2021



**Рис. 2.** Общее заполнение гидратного каркаса для смесей  $CO_2/CH_4$  (а) и  $N_2/CH_4$  (б). Содержание  $CH_4$  в смесях: 1 - 90%, 2 - 70%, 3 - 50%, 4 - 30%, 5 - 10%.

$$S_i = \frac{(x_i/x_j)_{\text{hydrate}}}{(x_i/x_j)_{\text{bulk}}}$$

где  $S_i$  — коэффициент селективности по отношению к компоненту i,  $x_i$  и  $x_j$  — мольные доли i-ого и j-ого компонентов газовой смеси. Рассчитывались коэффициенты селективности к углекислому газу  $S_{CO_2}$  (гидраты  $CO_2/CH_4$  и  $CO_2/N_2$ ) и к метану  $S_{CH_4}$  (гидрат  $N_2/CH_4$ ).

# РЕЗУЛЬТАТЫ И ИХ ОБСУЖДЕНИЕ

# Общее заполнение и селективность гидратного каркаса

Изотермы заполнения бинарного гидрата CO<sub>2</sub>/CH<sub>4</sub> до давления 50 атм приведены на рис. 2а.

КОЛЛОИДНЫЙ ЖУРНАЛ том 83 № 3 2021

Для всех рассмотренных составов смеси общая степень заполнения гидрата достаточно высока (более 0.7) даже при низком давлении и быстро увеличивается с его ростом. При давлениях выше 25-30 атм гидратный каркас практически полностью заполнен. Если смесь содержит менее 70% CO<sub>2</sub>, предельное заполнение близко к 1 (0.97 и более). Для смесей, содержащих более 70% углекислого газа, наблюдается заметное снижение предельного заполнения. Зависимость заполнения от давления для смеси CO<sub>2</sub>/N<sub>2</sub> в целом аналогична полученной для смеси CH<sub>4</sub>/CO<sub>2</sub>, хотя абсолютные значения  $\Theta$  становятся несколько ниже.

В случае смеси  $N_2/CH_4$  (рис. 26) заполнение гидрата при давлениях ниже 10 атм заметно меньше, чем для смесей  $CO_2/CH_4$  или  $CO_2/N_2$ . Изотермы заполнения достигают предела при более высоких значения давления, чем для двух других смесей (около 30–40 атм).

Наряду с общим заполнением, были получены парциальные заполнения по компонентам для всех трех смесей. Зависимости парциальных заполнений от давления показаны на рис. 3 для смесей со схожим составом (70% углекислого газа для CO<sub>2</sub>/CH<sub>4</sub> и CO<sub>2</sub>/N<sub>2</sub>, 70% азота для N<sub>2</sub>/CH<sub>4</sub>). В смесях, содержащих углекислый газ, его количество в гидрате значительно превышает количество второго компонента и слабо изменяется с давлением. Заметная зависимость от давления наблюдается только для парциального заполнения метана. В случае смеси N<sub>2</sub>/CH<sub>4</sub> с 70% азота парциальные заполнения для обоих газов очень близки, т.е. смешанный гидрат содержит больше метана в сравнении с исходным составом газовой фазы.

Разность в составах гидрата и исходной газовой смеси удобно характеризовать коэффициентом селективности *S<sub>i</sub>*, который рассчитывается как отношение мольных долей газа в гидрате и объемной газовой фазе.

На рис. 4 приведена зависимость от давления коэффициента селективности гидрата к CO<sub>2</sub> для смесей CO<sub>2</sub>/CH<sub>4</sub> различного состава. Для большинства рассмотренных условий гидратный каркас демонстрирует селективность к углекислому газу ( $S_{CO_2} > 1$ ), что означает повышенное его содержание в гидрате относительно равновесной газовой фазы. В случае смеси с 90% CO<sub>2</sub> гидрат становится селективным к метану ( $S_{CO_2} < 1$ ), т.е. количество метана в гидрате больше, чем в газе. Увеличение давления приводит к небольшому уменьшению коэффициентов селективности, которые становятся почти постоянными при высоких давлениях.

Для смеси  $CO_2/N_2$  поведение селективности к  $CO_2$  качественно схоже с поведением смеси



Рис. 3. Парциальные заполнения гидратных каркасов для смесей  $CO_2/CH_4$  (70%  $CO_2$ ) – закрашенные символы,  $CO_2/N_2$  (70%  $CO_2$ ) – полузакрашенные символы и  $N_2/CH_4$  (70%  $N_2$ ) – незакрашенные символы: 1, 3 – метан, 2, 5 – углекислый газ, 4, 6 – азот.

 $\rm CO_2/CH_4$ . Однако значения коэффициента селективности  $S_{\rm CO_2}$  для гидратов  $\rm CO_2/N_2$  в два раза выше, и ни при каких условиях гидрат не становится селективным к азоту. Следует отметить, что только большие полости гидрата демонстрирует селективность к углекислому газу, а в малых полостях значения коэффициента селективности  $S_{\rm CO_2}$  на два порядка ниже, чем в больших. Распределение молекул по полостям гидратного каркаса будет детально обсуждаться в следующем разделе.

Селективность гидратного каркаса к метану для смеси  $N_2/CH_4$  практически не зависит от ее состава и давления. Значения коэффициента селективности  $S_{CH_4}$  в рассмотренных условиях находятся в пределах 2.3–2.6.

Полученные результаты качественно и количественно хорошо согласуются с доступными экспериментальными данными [6, 16]. Сравнение рассчитанных и экспериментально измеренных [31] коэффициентов селективности  $S_{CO_2}$  для смеси CO<sub>2</sub>/CH<sub>4</sub> приведено в табл. 1.

Максимальное расхождение между рассчитанными и экспериментальными значениями составляет около 35%, что хотя бы отчасти может быть объяснено разницей в температуре и составе смесей, использованных в моделировании и эксперименте. Хотя основные тенденции в обоих случаях схожи, данные моделирования показывают более заметное увеличение значений  $S_{CO_2}$  с ростом давления и уменьшением мольной доли углекислого газа.

Наблюдаемое различие в поведении смеси N<sub>2</sub>/CH<sub>4</sub> и смесей, содержащих CO<sub>2</sub>, обусловлено



Рис. 4. Коэффициенты селективности гидрата к CO<sub>2</sub> для смесей CO<sub>2</sub>/CH<sub>4</sub> различного состава. Содержание CH<sub>4</sub> в смесях: 1-90, 2-70, 3-50, 4-30, 5-10%.

природой углекислого газа. Углекислый газ, который обладает заметным квадрупольным моментом, взаимодействует с молекулами воды намного сильнее, чем неполярные молекулы азота и метана. Вследствие этого, углекислый газ имеет преимущество в процессе заполнения полостей гидрата, что можно видеть на барических зависимостях парциальных заполнений (рис. 3) и коэффициентов селективности (рис. 4). Более того, даже при низких давлениях заполнение гидрата молекулами СО2 достаточно близко к предельному заполнению каркаса. Более слабые взаимодействия воды с молекулами CH4 и N2 приводят к низким заполнениям при давлениях ниже 15 атм. (рис. 2а и 2б). Как видно на рис. 2б, наиболее "нежелательным" газом для заполнения гидрата sI является азот. Таким образом, разница в заполнении гидрата, вызванная взаимодействиями молекул-гостей с водой, более выражена при низких давлениях, тогда как при высоких давлениях заполнение в основном зависит от размера молекул.

**Таблица 1.** Сравнение экспериментальных и рассчитанных значений коэффициентов селективности гидрата sI к углекислому газу ( $S_{CO_2}$ ) в смеси CO<sub>2</sub>/CH<sub>4</sub>

_	-	=			2: 1
Эксперимент, 277.15 К [31]			Моделирование, 270.00 К (настоящая работа)		
<i>Р</i> , атм.	% CO <sub>2</sub>	$S_{\rm CO_2}$	<i>Р</i> , атм.	% CO <sub>2</sub>	$S_{\rm CO_2}$
23.3	64	1.88	23.3	70	1.20
25.2	52	1.96	25.2	50	1.53
27.6	36	2.09	27.6	30	2.06
35.0	11	2.15	35.0	10	2.59



**Рис. 5.** Предельное общее заполнение гидратного каркаса (закрашенные символы) и заполнение малых полостей (незакрашенные символы) для смесей  $CO_2/CH_4$  (*1*, *3*) и  $CO_2/N_2$  (*2*, *4*) при 50 атм.

Хотя участок низких давлений на изотермах заполнения важен для получения полного описания поведения моделируемых систем, он расположен вне области стабильности гидрата, наблюдаемой экспериментально. Область стабильности гидрата CO<sub>2</sub>/CH<sub>4</sub> при 273.7 К расположена выше 14 и 25 атм для смесей, содержащих 79 и 10% СО2 соответственно [32]. Для смеси CO<sub>2</sub>/N<sub>2</sub> (25% CO<sub>2</sub>) при 274 К гидраты наблюдаются при 59 атм, однако было обнаружено, что это давление значительно снижается с понижением температуры и увеличением содержания углекислого газа в смеси [33]. Предел устойчивости смеси N<sub>2</sub>/CH<sub>4</sub> при 273 К возрастает от 35 до примерно 140 атм при увеличении количества азота в смеси [34], но при температуре 270 К, при которой были проведены расчеты в настоящей работе, давление также должно быть ниже. Следует отметить, что приведенные экспериментальные значения давления не могут быть напрямую применены в моделировании в качестве точных условий устойчивости гидратов, поскольку значения давления, полученные экспериментально и с помощью моделирования, могут существенно различаться. Однако точное расположение нижнего предела устойчивости не является высокоприоритетной задачей для данного конкретного исследования, и дальнейшее обсуждение будет опираться в основном на данные моделирования, которые получены для высоких заполнений и давлений, т.е. при условиях, в которых гидрат должен быть гарантированно устойчив.

#### Заполнения полостей

Как показано на рис. 2, общая степень заполнения достигает предельного значения при высоких давлениях, а именно, примерно при 50 атм для гидратов  $CO_2/CH_4$  и  $CO_2/N_2$  и примерно при 70 атм для гидратов  $N_2/CH_4$ . Это позволяет оценить максимальное заполнение для каждого состава смеси. Кроме того, можно также рассчитать максимальные заполнения отдельно для больших и малых полостей. Результат представлен на рис. 5.

Было получено, что предельные общие заполнения гидратного каркаса для смесей  $CO_2/CH_4$  и  $N_2/CH_4$  имеют самые высокие значения и близки между собой. Предельное заполнение для смешанного гидрата  $CO_2/N_2$  имеет более низкие значения из-за невыгодности размещения в малых полостях. Большие полости практически полностью заполнены при всех условиях. Заполнение малых полостей значительно ниже и уменьшается с увеличением доли  $CO_2$  в смеси.

Полученные результаты могут быть объяснены с учетом парциальных заполнений (рис. 6). Парциальные заполнения малых полостей углекислым газом почти равны нулю, таким образом, все молекулы СО<sub>2</sub> заключены в больших полостях (рис. 6а, 6б). Заполнение малых полостей углекислым газом увеличивается при 90%-ном его содержания в смеси, что сопровождается резким снижением содержания второго компонента в малых полостях. При таком составе смеси (90% CO<sub>2</sub>) количество молекул второго компонента в больших полостях пренебрежимо мало. В гидратах СО<sub>2</sub>/N<sub>2</sub> и СО<sub>2</sub>/СН<sub>4</sub> азот и метан заполняют как большие, так и малые полости, причем количество молекул N2 в полостях меньше, чем метана. Очевидно, молекулы углекислого газа слишком большие, чтобы занимать малые полости в заметном количестве. Молекулы азота и метана меньше по размерам и могут занимать полости обоих типов. Итак, в гидрате sI поведение азота больше напоминает поведение метана, а не углекислого газа, что и является причиной схожести свойств гидратов СО<sub>2</sub>/N<sub>2</sub> и СО<sub>2</sub>/СН<sub>4</sub>.

Для гидратов  $CO_2/N_2$  аналогичное полученному в моделировании распределение молекул по различным полостям наблюдалось экспериментально [15]. Как показано в [6] для гидрата  $CO_2/CH_4$ , отношение равновесных заполнений различных полостей ( $\Theta_{large}/\Theta_{small}$ ) для метана изменяется от 1.26 (чистый  $CH_4$ ) до 0.23 (очень низкое содержание  $CH_4$ ), что сравнимо со значениями, полученными в настоящей работе (0.7 для 90%  $CH_4$  и 0.1 для 10%  $CH_4$ ).

Результаты моделирования смешанного гидрата  $N_2/CH_4$  (рис. 6в) показывают, что все полости заняты в основном метаном, за исключением



Рис. 6. Парциальная емкость малых (1, 3) и больших (2, 4) полостей при примерно 50 атм для смесей  $CO_2/CH_4$  (а) и  $CO_2/N_2$  (б) и для смесей  $N_2/CH_4$  при примерно 70 атм (в).

смесей с наиболее высоким содержанием азота (70% или более). Различия в заполнении больших и малых полостей обоими компонентами не наблюдается. Следует отметить, что предельные значения общего заполнения гидратов  $CO_2/CH_4$  и  $N_2/CH_4$  очень близки, но поведение парциальных емкостей принципиально различается.

# выводы

Моделирование методом Монте-Карло в большом каноническом ансамбле проведено с целью сравнения заполнения гидратного каркаса структуры I тремя бинарными газовыми смесями,  $CO_2/CH_4$ ,  $CO_2/N_2$  и  $N_2/CH_4$ , при 270 К и значениях давления до 70 атм.

Смешанные гидраты CO<sub>2</sub>/CH<sub>4</sub> и CO<sub>2</sub>/N<sub>2</sub> селективны к углекислому газу, причем коэффициенты селективности  $S_{CO_2}$  в случае смеси CO<sub>2</sub>/N<sub>2</sub> почти в два раза выше. Углекислый газ в смешанных гидратах занимает преимущественно большие полости и только незначительную часть малых полостей ( $\Theta_{small} < 0.1$ ). Азот и метан не демонстрируют предпочтения относительно размера полостей и с равной вероятностью могут быть обнаружены как в малых, так и в больших полостях. Гидрат N<sub>2</sub>/CH<sub>4</sub> оказывается селективен к метану.

Анализ результатов моделирования позволяет сделать вывод о малой вероятности полного замещения метана только внедрением чистого углекислого газа, поскольку заполнение малых полостей молекулами  $CO_2$  является невыгодным. Добавление смеси  $CO_2/N_2$  должно приводить к лучшим результатам, так как метан в малых полостях может быть замещен азотом, если его содержание в смеси будет достаточно высоким, более чем 70%, что близко к типичному составу топочного газа.

### ФИНАНСИРОВАНИЕ РАБОТЫ

Работа выполнена при поддержке Российского фонда фундаментальных исследований (грант № 18-03-00654а).

# КОНФЛИКТ ИНТЕРЕСОВ

Авторы заявляют, что у них нет конфликта интересов.

# СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

- Hester K.C., Brewer P.G. // Annu. Rev. Mar. Sci. 2009. V. 1. P. 303.
- 2. Koh C.A. // Chem. Soc. Rev. 2002. V. 31. P. 157.
- 3. Sloan E.D. Jr. // Nature. 2003. V. 426. P. 353.
- Brewer P.C., Friederich C., Peltzer E.T., Orr F.M. Jr. // Science. 1999. V. 284. P. 943.
- Ohgaki K., Takano K., Sangawa H., Matsubara T., Nakano S. // J. Chem. Eng. Jpn. 1999. V. 29. P. 478.

КОЛЛОИДНЫЙ ЖУРНАЛ том 83 № 3 2021

- Lee H., Seo Y., Seo Y.-T., Moudrakovski I.L., Ripmeester J.A. // Angew. Chem. Int. Ed. 2003. V. 42. P. 5048.
- 7. Park Y., Kim D.-Y., Lee J.-W., Huh D.-G., Park K.-P., Lee J., Lee H. // PNAS. 2006. V. 103. P. 12690.
- Mu L., von Solms N. // Energy Fuels. 2017. V. 31. P. 3338.
- Zhou X., Liang D.-Q., Liang S., Yi L.-Z., Lin F.-H. // Energy Fuels. 2015. V. 29. P. 1099.
- Boswell R., Schoderbek D., Collett T.S., Ohtsuki S., White M.D., Anderson B.J. // Energy Fuels. 2016. V. 31. P. 140.
- Sum A.K., Burruss R.C., Sloan E.D. Jr. // J. Phys. Chem. B. 1997. V. 101. P. 7371.
- Ratcliffe C.I., Ripmeester J.A. // J. Phys. Chem. 1986. V. 90. P. 1259.
- Ripmeester J.A., Ratcliffe C.I. // Energy Fuels. 1998.
  V. 12. P. 197.
- Udachin K.A., Ratcliffe C.I., Ripmeester J.A. // J. Phys. Chem. B. 2001. V. 105 P. 4200.
- 15. Petuya C., Damay F., Desplanche S., Talaga D., Desmedt A. // Chem. Comm. 2018. V. 54. P. 4290.
- Seo Y.-T., Lee H. // J. Phys. Chem. B. 2004. V. 108. P. 530.
- Cha M., Shin K., Lee H., Moudrakovski I.L., Ripmeester J.A., Seo Y. // Environ. Sci. Technol. 2015. V. 49. P. 1964.
- Sun Y., Li S.-L., Zhang G.-B., Guo W., Zhu Y.-H. // Ind. Eng. Chem. Res. 2017. V. 56. P. 8133.
- Lee H.-H., Ahn S.-H., Nam B.-U., Kim B.-S., Lee G.-W., Moon D., Shin H.J., Han K.W., Yoon J.-H. // Environ. Sci. Technol. 2012. V. 46. P. 4184.

- 20. Tsimpanogiannis I.N., Economou I.G. // J. Supercrit. Fluids. 2018. V. 134. P. 51.
- Tsimpanogiannis I.N., Kastanidis J.C.P., El Meragawi S., Michalis V.K., Papadimitriou N.I., Karozis S.N., Diamantonis N.I., Moultos O.A., Romanos G.E., Stubos A.K., Economou I.G. // Mol. Phys. 2018. V. 116. P. 2041.
- Qiu N., Bai X., Sun N., Yu X., Yang L., Li Y., Yang M., Huang Q., Du S. // J. Phys. Chem. B. 2018. V. 122. P. 9724.
- Geng C.-Y., Wen H., Zhou H. // J. Phys. Chem. A. 2009. V. 113. P. 5463.
- Dornan P., Alavi S., Woo T.K. // J. Chem. Phys. 2007. V. 127. P. 124510.
- Bai D., Zhang X., Chen G., Wang W. // Energy Environ. Sci. 2012. V. 5. P. 7033.
- Glavatskiy K.S., Vlugt T.J.H., Kjelstrup S. // J. Phys. Chem. B. 2012. V. 116. P. 3745.
- Waage M.H., Trinh T.T., van Erp T.S. // J. Chem. Phys. 2018. V. 148. 214701.
- Abascal J.L.F., Sanz E., Fernández García R., Vega C. // J. Chem. Phys. 2005. V. 122. 234511.
- Jorgensen W.L., Maxwell D.S., Tirado-Rives J. // J. Am. Chem. Soc. 1996. V. 118. P. 11225.
- 30. *Potoff J.J., Siepmann J.I.* // AIChE J. 2001. V. 47. P. 1676.
- Herri J.-M., Bouchemoua A., Kwaterski M., Fezoua A., Ouabbas Y., Cameirao A. // Fluid Phase Equilib. 2011. V. 301. P. 171.
- 32. Adisasmito S., Frank III R.J., Sloan Jr. E.D. // Chem. Eng. Data. 1991. V. 36. P. 68.
- 33. Jarrahian A., Nakhaee A. // Fuel. 2019. V. 237. P. 769.
- Jhaveri J., Robinson D.B. // Can. J. Chem. Eng. 1965.
  V. 43. P. 75.