

МОСКОВСКИЙ ГОСУДАРСТВЕННЫЙ УНИВЕРСИТЕТ

имени М.В.ЛОМОНОСОВА

ХИМИЧЕСКИЙ ФАКУЛЬТЕТ

*На правах рукописи*



**Косова Дарья Александровна**

**Термодинамические свойства индивидуальных веществ  
и фазовые равновесия в системах на основе серосодержащих  
солей аммония**

02.00.04 Физическая химия

АВТОРЕФЕРАТ

диссертации на соискание ученой степени  
кандидата физико-математических наук

Москва – 2017

Работа выполнена в лаборатории химической термодинамики на кафедре физической химии химического факультета МГУ имени М.В.Ломоносова

<b>Научный руководитель</b>	– <i>Успенская Ирина Александровна, доктор химических наук, профессор</i>
<b>Официальные оппоненты</b>	– <i>Чурагулов Булат Рахметович, доктор химических наук, профессор, ведущий научный сотрудник кафедры неорганической химии МГУ имени М.В.Ломоносова</i>
	<i>Трахтенберг Леонид Израилевич, доктор физико-математических наук, профессор, зав. лаб. функциональных нанокомпозитов ИХФ РАН</i>
	<i>Родин Алексей Олегович, кандидат физико-математических наук, доцент кафедры физической химии НИТУ МИСиС</i>

Защита диссертации состоится «30» ноября 2017 г. в 15 часов на заседании диссертационного совета МГУ.02.02 Московского государственного университета имени М.В.Ломоносова по адресу: 119991, Москва, ГСП–1, Ленинские Горы, д. 1, стр. 3, Химический факультет МГУ, аудитория 446.

E-mail: mnn@phys.chem.msu.ru.

С диссертацией можно ознакомиться в отделе диссертаций научной библиотеки МГУ имени М.В. Ломоносова (Ломоносовский просп., д. 27) и на сайте ИАС «ИСТИНА»: <https://istina.msu.ru/dissertations/81367397/>.

Автореферат разослан «30» октября 2017 г.

Ученый секретарь

диссертационного совета МГУ.02.02,  
кандидат химических наук

Н.Н. Матушкина

## ОБЩАЯ ХАРАКТЕРИСТИКА РАБОТЫ

**Актуальность темы.** В настоящее время агрохимическая промышленность является одной из наиболее динамично развивающихся отраслей отечественного производства. Помимо выпуска традиционных азотных удобрений, таких как нитрат аммония и мочевина, разрабатываются новые комплексные композиции, содержащие как макро- (N, P, K), так и мезо-элементы (Mg, Ca, S), необходимые для нормального роста и развития растений. Основой большинства азотно-серных удобрений является сульфат аммония. Его используют в индивидуальном виде, в составе смешанных солей с нитратом аммония и в качестве добавки к жидким карбамидно-аммиачным смесям. Однако расширение спектра функциональных свойств новых композиций не всегда приводит к улучшению их физико-химических характеристик. Так, при добавлении сульфата аммония к жидким комплексным удобрениям резко снижается диапазон устойчивости последних вследствие низкой растворимости соли; при охлаждении смесей начинает образовываться осадок. В этой связи актуальным является поиск производных сульфата аммония – потенциальных компонентов гранулированных и жидких удобрений, расширяющих диапазон их термической и концентрационной устойчивости.

Теоретической основой разработки новых видов солевых композиций для аграрного сектора являются диаграммы состояний индивидуальных веществ и систем на их основе; с их помощью можно прогнозировать оптимальные условия получения и хранения гранулированных удобрений, а также условия устойчивости жидких смесей. Основными экспериментальными методами построения диаграмм состояний являются термический, фазовый и химический анализ. Сочетание экспериментальных исследований с термодинамическим моделированием позволяет сократить временные и материальные затраты при решении поставленных задач.

**Объектами исследования настоящей работы** являются сульфат аммония  $(\text{NH}_4)_2\text{SO}_4$ ; двойные соли на основе сульфата аммония и сульфата магния – гексагидрат сульфата аммония-магния  $(\text{NH}_4)_2\text{Mg}(\text{SO}_4)_2 \cdot 6\text{H}_2\text{O}$  и безводный аммония-магния сульфат  $(\text{NH}_4)_2\text{Mg}_2(\text{SO}_4)_3$ ; органические производные сульфата аммония  $[\text{NH}_4]^+[\text{XSO}_3]^-$  – сульфамат аммония ( $\text{X} = \text{NH}_2-$ ) и метансульфонат аммония ( $\text{X} = \text{CH}_3-$ ); тройные системы на основе органических производных сульфата аммония – «вода – мочевина – сульфамат аммония», «вода – мочевина – метансульфонат аммония» и образующие их бинарные подсистемы. Все перечисленные объекты представляют собой системы на основе аммонийных солей, содержащих азот и серу в степенях окисления, легко усвояемых растениями.

**Цель работы** – экспериментальное определение термодинамических свойств, выяснение условий устойчивости фаз и построение термодинамических моделей индивидуальных веществ, бинарных и тройных растворов в системах на основе серосодержащих солей аммония. Работа является частью комплексных исследований, проводимых в лаборатории химической термодинамики химфака МГУ по разработке новых типов комплексных азотных удобрений.

Для достижения поставленной цели необходимо решить следующие **задачи:**

- 1) получить однофазные кристаллические образцы  $(\text{NH}_4)_2\text{SO}_4$ ,  $(\text{NH}_4)_2\text{Mg}(\text{SO}_4)_2 \cdot 6\text{H}_2\text{O}$ ,  $(\text{NH}_4)_2\text{Mg}_2(\text{SO}_4)_3$ ,  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$ ,  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$  степени чистоты, достаточной для проведения термодинамических исследований;

- 2) измерить температурную зависимость теплоемкости индивидуальных соединений методом адиабатической калориметрии;
- 3) экспериментально определить тепловые эффекты растворения солей методом калориметрии растворения;
- 4) на основе полученных экспериментальных данных рассчитать термодинамические функции изученных соединений – изобарную теплоемкость, энтропию, приращение энталпии, энталпии и энергии Гиббса образования;
- 5) определить и уточнить параметры фазовых переходов (температуры и энталпии) индивидуальных веществ методами дифференциальной сканирующей (ДСК) и адиабатической калориметрии;
- 6) экспериментально исследовать равновесия конденсированных фаз в бинарных подсистемах систем  $\text{H}_2\text{O}-(\text{NH}_2)_2\text{CO}-\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$  и  $\text{H}_2\text{O}-(\text{NH}_2)_2\text{CO}-\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$ ;
- 7) определить давление насыщенных паров над водными растворами системы  $\text{H}_2\text{O}-(\text{NH}_2)_2\text{CO}-\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$  и  $\text{H}_2\text{O}-\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$ ;
- 8) измерить плотность водно-солевых растворов в широком диапазоне концентраций систем  $\text{H}_2\text{O}-\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$  и  $\text{H}_2\text{O}-(\text{NH}_2)_2\text{CO}-\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$ ;
- 9) на основании экспериментально полученных и литературных данных построить термодинамическую модель системы  $\text{H}_2\text{O}-(\text{NH}_2)_2\text{CO}-\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$ .

**Научная новизна.** В результате проведенных исследований впервые:

- 1) методом адиабатической калориметрии в интервале температур 8 – 320 К измерена теплоемкость кристаллических фаз  $(\text{NH}_4)_2\text{Mg}(\text{SO}_4)_2 \cdot 6\text{H}_2\text{O}$ ,  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$ ,  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$ ;
- 2) методом калориметрии растворения определены энталпии растворения  $(\text{NH}_4)_2\text{Mg}(\text{SO}_4)_2 \cdot 6\text{H}_2\text{O}$ ,  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$ ,  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$  при 298.15 К;
- 3) на основании полученных экспериментальных данных определены температурные зависимости термодинамических функций кристаллических фаз  $(\text{NH}_4)_2\text{Mg}(\text{SO}_4)_2 \cdot 6\text{H}_2\text{O}$ ,  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$ ,  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$ , рассчитаны стандартные функции образования солей при 298.15 К;
- 4) экспериментально зафиксирован высокотемпературный фазовый переход у  $(\text{NH}_4)_2\text{SO}_4$  и фазовые превращения у  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$  и  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$ ;
- 5) определена температура плавления  $(\text{NH}_4)_2\text{Mg}(\text{SO}_4)_2 \cdot 6\text{H}_2\text{O}$  при внешнем давлении  $10^5$  Па;
- 6) измерены давления насыщенных паров и определены активности растворителя в системах  $\text{H}_2\text{O}-\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$  и  $\text{H}_2\text{O}-(\text{NH}_2)_2\text{CO}-\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$  при 298.15 К;
- 7) получены данные о плотности растворов систем  $\text{H}_2\text{O}-\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$  (при температурах 288.15, 298.15, 303.15 К),  $\text{H}_2\text{O}-(\text{NH}_2)_2\text{CO}-\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$  (при температурах 288.15, 298.15, 303.15 К),  $\text{H}_2\text{O}-\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$  (при температуре 298.15 К) в широком диапазоне концентраций;
- 8) проведено термодинамическое моделирование жидкой фазы системы  $\text{H}_2\text{O} - (\text{NH}_2)_2\text{CO} - \text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$  и ее бинарных подсистем.

Получены новые данные, уточняющие и дополняющие имеющиеся в литературе сведения о:

- 1) координатах солидуса и ликвидуса в системах  $\text{H}_2\text{O}-(\text{NH}_2)_2\text{CO}-\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$ ,  $(\text{NH}_2)_2\text{CO}-\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$ ,  $\text{H}_2\text{O}-\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$ ;  $\text{H}_2\text{O}-(\text{NH}_2)_2\text{CO}-\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$ ,  $(\text{NH}_2)_2\text{CO}-\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$ ,  $\text{H}_2\text{O}-\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$ ;

- 2) параметрах низкотемпературного фазового перехода  $(\text{NH}_4)_2\text{SO}_4$ ;
- 3) параметрах плавления  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$  и  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$ .
- 4) методике оценки координат эвтектики по результатам ДСК измерений.

**Научная и практическая значимость.** Научная значимость работы заключается в том, что полученные наборы взаимосогласованных термодинамических функций и фазовые диаграммы относятся к фундаментальным физико-химическим данным, которые могут быть использованы при расчетно-теоретических и экспериментальных исследованиях любых процессов с участием изученных веществ. С точки зрения практического использования эти сведения необходимы для оптимизации условий получения, хранения и транспортировки новых видов серосодержащих азотных удобрений.

Работа выполнена в рамках проекта РФФИ 16-33-00958-мол «Структура, физико-химические свойства фаз и фазовые равновесия в системах на основе солей метансульфоновой кислоты с одно- и двухзарядными катионами» и договоров о НИР с ОАО УКХ «УРАЛХИМ».

**На защиту выносятся положения, сформулированные в выводах, и следующие основные результаты работы:**

- результаты измерений методом адиабатической калориметрии изобарной теплоемкости  $(\text{NH}_4)_2\text{Mg}(\text{SO}_4)_2 \cdot 6\text{H}_2\text{O}$ ,  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$  и  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$  в широком диапазоне температур;
- результаты измерений энталпии растворения  $(\text{NH}_4)_2\text{Mg}(\text{SO}_4)_2 \cdot 6\text{H}_2\text{O}$ ,  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$  и  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$  в воде при 298.15 K;
- результаты расчета стандартных термодинамических функций  $(\text{NH}_4)_2\text{Mg}(\text{SO}_4)_2 \cdot 6\text{H}_2\text{O}$ ,  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$  и  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$ ;
- результаты измерений параметров фазовых переходов  $(\text{NH}_4)_2\text{SO}_4$ ,  $(\text{NH}_4)_2\text{Mg}(\text{SO}_4)_2 \cdot 6\text{H}_2\text{O}$ ,  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$  и  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$ ;
- результаты экспериментального определения координат ликвидуса и солидуса в системах  $\text{H}_2\text{O}-\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$ ,  $(\text{NH}_2)_2\text{CO}-\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$ ,  $\text{H}_2\text{O}-(\text{NH}_2)_2\text{CO}-\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$ ,  $\text{H}_2\text{O}-\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$ ,  $(\text{NH}_2)_2\text{CO}-\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$ ,  $\text{H}_2\text{O}-(\text{NH}_2)_2\text{CO}-\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$ ;
- результаты измерения давления насыщенных паров в системах  $\text{H}_2\text{O}-\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$  и  $\text{H}_2\text{O}-(\text{NH}_2)_2\text{CO}-\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$ ;
- результаты измерений плотности растворов  $\text{H}_2\text{O}-\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$ ,  $\text{H}_2\text{O}-\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$  и  $\text{H}_2\text{O}-(\text{NH}_2)_2\text{CO}-\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$ ,
- результат построения термодинамической модели (аналитических зависимостей энергии Гиббса и объема) фаз системы  $\text{H}_2\text{O}-(\text{NH}_2)_2\text{CO}-\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$  и составляющих бинарных подсистем.

**Личный вклад автора** состоит в сборе и анализе литературы по теме диссертационного исследования; синтезе и физико-химическом исследовании индивидуальных веществ; экспериментальном определении термодинамических свойств растворов; анализе и обработке данных; участии в планировании и постановке конкретных задач диссертации на всех этапах ее выполнения; в обсуждении результатов; подготовке публикаций, представлении результатов работы профессиональному сообществу.

Рентгенофазовый анализ соединений проведен н.с. лаборатории химической термодинамики Быковым М.А. Расчеты фазовых равновесий и объемных свойств системы вода – мочевина – сульфамат аммония проведены совместно со с.н.с лаборатории химической термодинамики Восковым А.Л. Измерения теплоемкости сульфамата аммония, метансульфоната аммония и гексагидрата сульфата аммония-магния выполнены методом адиабатической калориметрии совместно со с.н.с Дружининой А.И. (лаборатория термохимии). Измерения методом калориметрии растворения проведены доц. Тифловой Л.А. (лаборатория термохимии).

**Публикации и апробация работы.** По материалам диссертационной работы опубликовано 18 печатных работ, в том числе 4 статьи в рецензируемых научных изданиях, индексируемых в базах Web of Science, Scopus и 14 тезисов докладов на всероссийских и международных конференциях. Основной материал диссертации представлен на следующих конференциях: XIX, XXI и XXII международной конференции по химической термодинамики в России (RCCT-2013, RCCT-2015, RCCT-2017); XIV и XV международной конференции по термическому анализу и калориметрии в России (RTAC-2013 и RTAC-2016); XXI и XXIII всероссийской конференции «Структура и динамика молекулярных систем» (Яльчик-2014 и Яльчик-2016); летней школе по калориметрии в г.Лион, Франция (Summer school and workshop on Calorimetry 2016); VII всероссийской конференции молодых учёных, аспирантов и студентов с международным участием по химии и на номатериалам “Менделеев-2013”; XIV конференции молодых ученых "Актуальные проблемы неорганической химии: перспективные методы синтеза веществ и материалов".

**Объем и структура работы.** Диссертация изложена на 152 страницах машинописного текста (включая приложение), содержит 72 рисунка и 52 таблицы. Список цитируемой литературы состоит из 164 наименований. Работа включает в себя следующие главы: «Введение», «Обзор Литературы», «Экспериментальная часть», «Расчетная часть», «Обсуждение результатов работы», «Основные результаты», «Выводы», «Список литературы» и «Приложение».

## ОСНОВНОЕ СОДЕРЖАНИЕ РАБОТЫ

### I. ВВЕДЕНИЕ

В этой главе диссертации обоснована актуальность изучения термодинамических свойств серосодержащих солей аммония, а также систем, содержащих эти соли, мочевину и воду; сформулированы цели и задачи диссертационной работы; отмечена научная новизна полученных результатов, перечислены положения, выносимые на защиту.

### II. ОБЗОР ЛИТЕРАТУРЫ

Глава «Обзор литературы» состоит из четырех разделов, **первый раздел** посвящен физико-химическим свойствам  $(\text{NH}_4)_2\text{SO}_4$ ; **второй** – физико-химическим свойствам двойных солей на основе сульфата аммония  $(\text{NH}_4)_2\text{Mg}(\text{SO}_4)_2 \cdot 6\text{H}_2\text{O}$  (бузингалит) и  $(\text{NH}_4)_2\text{Mg}_2(\text{SO}_4)_3$  (ефремовит); **третий** – физико-химическим свойствам органических производных на основе сульфата аммония Y ( $\text{Y} = \text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2, \text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$ ) и систем  $\text{H}_2\text{O}-(\text{NH}_2)_2\text{CO}-\text{Y}$ . В третьем разделе материал представлен в порядке возрастания размерности изученных систем:

сначала рассматриваются физико-химические свойства индивидуальных соединений, затем свойства фаз и фазовые равновесия в бинарных подсистемах, далее – трехкомпонентные системы. Основные свойства индивидуальных веществ, проанализированные в обзоре литературы, это *термическая стабильность*, условия протекания и параметры *фазовых превращений*, стандартные *термодинамические функции*. Для бинарных и трехкомпонентных систем рассмотрены результаты экспериментального и расчетно-теоретического исследования *фазовых равновесий и объемных свойств растворов*. **Четвертый раздел** посвящен обзору термодинамических моделей индивидуальных соединений и фаз переменного состава. В конце каждого раздела сформулированы выводы, обосновывающие постановку задач настоящей работы.

### **III. ЭКСПЕРИМЕНТАЛЬНАЯ ЧАСТЬ**

Глава «**Экспериментальная часть**» состоит из двух разделов.

**Первый раздел** посвящен описанию методик синтеза, очистки и идентификации исследованных в работе веществ. Особое внимание в диссертации уделено степени чистоты получаемых препаратов в соответствии с требованиями к проведению калориметрических экспериментов. Однофазность образцов подтверждена методом РФА, степень чистоты определена физико-химическими методами анализа, такими как титриметрия, гравиметрия, термогравиметрия (ТГА), ДСК, элементный анализ.

Во **втором разделе** главы представлена общая характеристика использованных методов анализа и методики измерений термодинамических свойств. Рентгенофазовый анализ проводили на автодифрактометре Rigaku Miniflex 600 в Московском Государственном Университете нефти и газа им. И.М. Губкина (нижний предел обнаружения примесной фазы 2-3 масс.%). Элементный анализ осуществляли на CHN-анализаторе CE1106 в ИНЭОС РАН (погрешность метода  $\pm 0.3\%$ ). Кривые ДСК регистрировали с помощью калориметра NETZSCH DSC 204 F1 (систематическая ошибка калибровки 0.1 К по температуре и 5% по теплоте). Кривые ТГА фиксировали с помощью термовесов NETZSCH TG 209 F1 (систематическая ошибка измерения массы 0.1%). Измерения теплоемкости проводили методом адиабатической калориметрии на автоматизированной установке на кафедре физической химии МГУ в лаборатории термохимии (погрешность метода 1.5% в диапазоне температур 8–80 К и 0.3% выше 80 К). Измерения энталпии растворения веществ в воде при 298.15 К проводили в герметичном качающемся калориметре с изотермической рубашкой на кафедре физической химии МГУ в лаборатории термохимии (погрешность метода 0.2%). Парожидкостные равновесия изучены статическим методом давления насыщенного пара при 298.15 К (погрешность метода 0.5%). Определение плотностей проводили на вибрационном плотномере «ВИП-2МР» (абсолютная ошибка определения плотности 0.3  $\text{кг}\cdot\text{м}^{-3}$ ). Измерения температурной зависимости диэлектрической проницаемости выполнялись на кафедре физики низких температур и сверхпроводимости МГУ.

## IV. РАСЧЕТНАЯ ЧАСТЬ

### Термодинамические свойства индивидуальных соединений

Аппроксимацию результатов измерений теплоемкости  $C_{p,m}(T)$  кристаллических фаз и расчет основных термодинамических функций  $S_m^0(T)$  и  $(H_m^0(T) - H_m^0(0))$  проводили с использованием линейной комбинации функций Планка-Эйнштейна с помощью программы «Cpfit», разработанной в лаборатории химической термодинамики МГУ (доступна по ссылке <http://td.chem.msu.ru/develop/cpfit/>):

$$C_{p,m}(T) = 3R \sum_i a_i \frac{\left(\frac{\theta_i}{T}\right)^2 e^{\frac{\theta_i}{T}}}{\left(e^{\frac{\theta_i}{T}} - 1\right)^2}, \quad (1)$$

$$(H_m^0(T) - H_m^0(0)) = 3RT \sum_i a_i \frac{(\theta_i/T)}{e^{\theta_i/T} - 1}, \quad (2)$$

$$S_m^0(T) = 3R \sum_i a_i \left( \frac{\left(\frac{\theta_i}{T}\right)}{e^{\frac{\theta_i}{T}} - 1} - \ln \left( 1 - e^{-\frac{\theta_i}{T}} \right) \right). \quad (3)$$

Коэффициенты  $a_i$  и  $\theta_i$  в уравнениях 1-3 являются варьируемыми параметрами и не имеют, в общем случае, строго физического смысла.

### Термодинамические свойства растворов

**Моделирование температурно-концентрационной зависимости избыточной энергии Гиббса растворов.** Для описания мольной энергии Гиббса смешения жидкой фазы ( $\Delta_{mix}G_m$ ) тройной системы  $\text{H}_2\text{O}$  (1) –  $(\text{NH}_2)_2\text{CO}$  (2) –  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$  (3) и ее бинарных подсистем использована модель Питцера-Симонсона-Клегга [1]. Выражение для  $\Delta_{mix}G_m$  включает три члена: конфигурационный член  $\Delta_{mix}G_m^{ID}$  и два слагаемых избыточной энергии Гиббса, отвечающие за короткодействующие ( $G_m^S$ ) и дальнодействующие ( $G_m^{DH}$ ) взаимодействия частиц раствора (закон Дебая-Хюкеля):

$$\Delta_{mix}G_m(x_2, x_3, T) = \Delta_{mix}G_m^{ID}(x_2, x_3, T) + G_m^S(x_2, x_3, T) + G_m^{DH}(x_2, x_3, T). \quad (4)$$

В формуле (4) все вклады в энергию Гиббса смешения выражены как функции мольных долей компонентов, а не моля частиц раствора (ионов и молекул). В качестве уровня отсчета свойств раствора выбраны чистые жидкые компоненты. В расчете предполагалось, что  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$  полностью диссоциирует в воде на две частицы ( $\text{NH}_4^+$  и  $\text{SO}_3\text{NH}_2^-$ ), так как соль представляет собой сильный электролит. С учетом этого конфигурационный член имеет следующий вид:

$$\begin{aligned} \frac{\Delta_{mix}G_m^{ID}}{RT} &= \sum_i n_i \ln \frac{y_i}{y_i^\circ} = (1 + x_3) \sum_i y_i \ln y_i - 2x_3 \ln 0.5 = \\ &= [x_1 \ln x_1 + x_2 \ln x_2 + 2x_3 \ln 2x_3 - (1 + x_3) \ln(1 + x_3)], \end{aligned} \quad (5)$$

где  $x_i$  – мольная доля компонента ( $i = 1, 2, 3$  для  $\text{H}_2\text{O}$ ,  $(\text{NH}_2)_2\text{CO}$  и  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$  соответственно);  $y_i$  и  $n_i$  – концентрация и количество частиц (молекул или ионов) в растворе соответственно,  $y_i^\circ$  равно 0.5 для ионов и 1 для молекул;

$y_{\text{NH}_4^+} = y_{\text{SO}_3\text{NH}_2^-} = y_\pm = \frac{x_3}{1+x_3}$  и  $y_i = \frac{x_i}{1+x_3}$  в случае  $i = \text{H}_2\text{O}, (\text{NH}_2)_2\text{CO}$ ,  $x_i$  – мольная доля компонента.

Член, отвечающий за короткодействующие взаимодействия в растворе ( $G_m^S$ ), имеет следующий вид:

$$\frac{G_m^S}{RT} = (1 + x_3)(y_1 y_2 (W_{12} + U_{12}(y_1 - y_2) + V_{12}(y_1^2 + y_2^2)) + 2y_\pm \sum_{i=1}^2 y_i (W_{i3} + \\ + \frac{2}{3}(1 - y_i + y_\pm)U_{i3} + 2y_1 y_2 y_\pm Z) \quad (6)$$

где  $W_{ij}$ ,  $U_{ij}$ ,  $V_{ij}$  и  $Z$  – зависящие от температуры безразмерные параметры. Их численные значения находили при аппроксимации имеющихся экспериментальных данных с использованием метода наименьших квадратов (МНК). Аналитическая форма (термодинамическая модель)  $\Delta_{\text{mix}} G_m(\mathbf{x}, T)$  проверялась на отсутствие области расслаивания жидкой фазы методом выпуклых оболочек. Оптимизация термодинамической модели проходила в три этапа. Сначала вычислялись параметры, описывающие взаимодействия частиц в бинарных подсистемах (параметры двойных взаимодействий  $W_{ij}^{(k)}$ ,  $U_{ij}^{(k)}$ ,  $V_{ij}^{(k)}$ ). На втором этапе проверялась возможность описания свойств тройной системы только с помощью полученных параметров. В случае, если бинарных параметров было недостаточно для адекватного воспроизведения свойств тройных растворов, на завершающем этапе вычислялись параметры тройных взаимодействий ( $Z^{(k)}$ ). Все расчеты проводились в программном комплексе MATLAB Optimization Toolbox. Для нахождения параметров термодинамической модели использовался модифицированный МНК (функция «lsqnonlin»).

**Объемные свойства растворов.** При определении температурно-концентрационной зависимости плотности растворов учитывались отклонения от идеальности за счет наличия электростатических межионных взаимодействий. Мольный объем смеси  $V_m$  выражается через производную энергии Гиббса по давлению; его можно представить в виде суммы:

$$V_m = V^{\text{ex}} + \sum \frac{M_i \cdot x_i}{d_i}, \quad (7)$$

где  $V^{\text{ex}}$  – избыточный объем, который описывает отклонение системы от идеального поведения, второе слагаемое – сумма мольных объемов компонентов,  $M_i$  – молярная масса,  $x_i$  – мольная доля, а  $d_i$  – плотность  $i$ -го индивидуального компонента. В настоящей работе при описании объемных свойств растворов использовался объемный вариант модели Питцера-Симонсона-Клэгга:

$$V_m(x, T, p) = \sum_i x_i V_{m,i}(T, p) + V_m^{\text{ex}, S}(x, T, p) + V_m^{\text{ex}, DH}(x, T) \quad (8)$$

где  $x_i$  – мольная доля компонентов раствора;  $V_{m,i}$  – мольные объемы компонентов;  $V_m^{\text{ex}, S}$  и  $V_m^{\text{ex}, DH}$  – составляющие избыточного объема, описывающие короткодействующие силы и вклад Дебая-Хюккеля. Оптимизацию объемных свойств проводили в три этапа аналогично моделированию температурно-концентрационной зависимости избыточной энергии Гиббса растворов.

## V. ОБСУЖДЕНИЕ РЕЗУЛЬТАТОВ РАБОТЫ

### Физико-химические свойства сульфата аммония

**Низкотемпературный фазовый переход.** Соединение  $(\text{NH}_4)_2\text{SO}_4$  претерпевает сегнетоэлектрический фазовый переход около 223 К. В работе [2] рассматриваемое превращение отнесено к фазовому переходу первого рода на основании данных о скачкообразном изменении параметров кристаллической решетки  $(\text{NH}_4)_2\text{SO}_4$  при температуре перехода. При этом литературные данные по энталпии фазового перехода различаются почти в два раза (**таблица 1**).

Возможной причиной различия значений  $\Delta_{\text{tr}}H(T_{\text{tr}})$  является разный выбор пределов интегрирования пика на кривой  $C_p(T)$  в области аномалии. В методе ДСК нижний предел интегрирования можно определить как температуру начала заметного отклонения дифференциальной кривой от 0 (способ 1) и как температуру начала заметного роста теплоемкости (способ 2). Рассчитанные обоими способами значения  $\Delta_{\text{tr}}H(T_{\text{tr}})$  приведены в **таблице 1**. Погрешность определения энталпии низкотемпературного фазового перехода  $(\text{NH}_4)_2\text{SO}_4$  с помощью динамических методов анализа составляет не менее 30%.

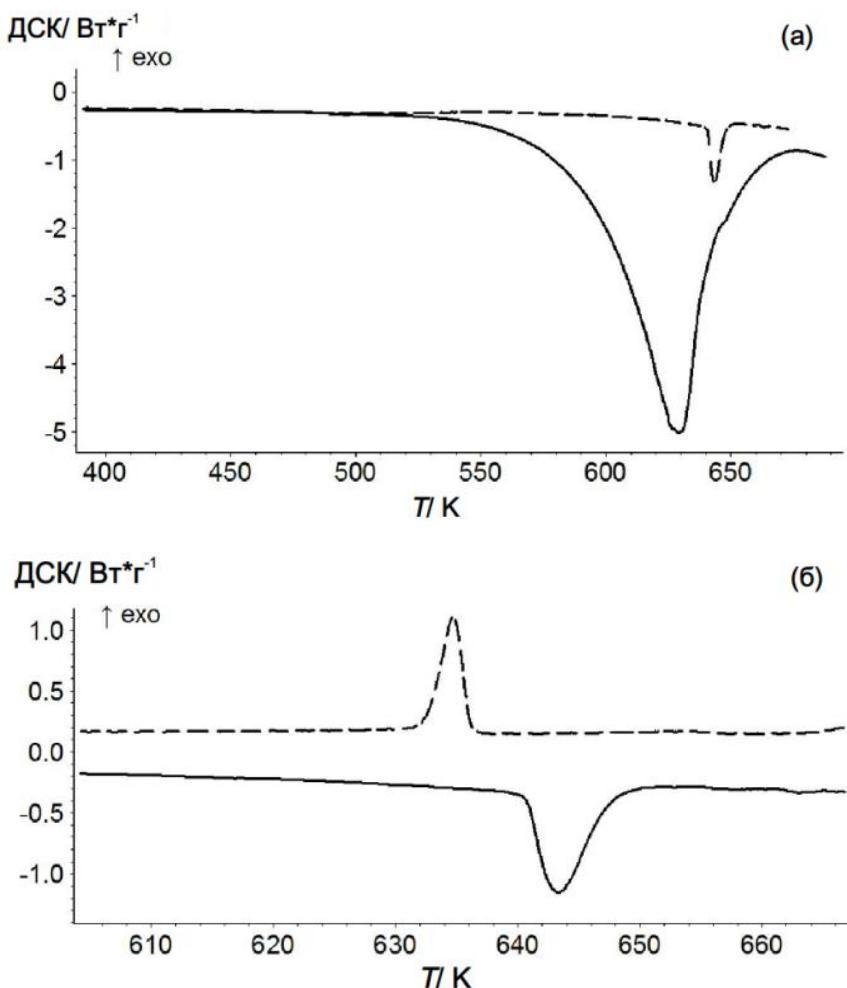
**Таблица 1.** Параметры низкотемпературного фазового перехода  $(\text{NH}_4)_2\text{SO}_4$ . Надстрочные индексы <sup>(1)</sup> и <sup>(2)</sup> соответствуют способу выбора пределов интегрирования аномалии на кривой ДСК

$T_{\text{tr}} / \text{К}$	$\Delta_{\text{tr}}H(T_{\text{tr}}) / \text{кДж}\cdot\text{моль}^{-1}$	Метод	Источник
$222.5 \pm 0.2$	$2.3 \pm 0.1$ <sup>(1)</sup>	ДСК	Наст.раб.
	$3.4 \pm 0.7$ <sup>(2)</sup>		Наст. раб.
225.2	2.09	ДСК	[3]
223.2	3.9	АК	[2]
<b><math>222.9 \pm 0.3</math></b>	<b><math>2.9 \pm 0.8</math></b>	<b>Рекомендуемые значения</b>	

**Термическая стабильность и высокотемпературный фазовый переход.** При скорости сканирования  $10 \text{ К}\cdot\text{мин}^{-1}$  навеска  $(\text{NH}_4)_2\text{SO}_4$  в потоке сухого азота начинает разлагаться с заметной скоростью при температуре около 520 К. Для подавления этого процесса термоаналитические измерения проводили при внешнем давлении  $10^4$  кПа. По результатам контрольного взвешивания образца до и после эксперимента сделан вывод о том, что термическое разложение соли при таких условиях съемки не происходит: тигель с  $(\text{NH}_4)_2\text{SO}_4$  не изменил свою массу при нагревании до 670 К, при этом на кривой нагревания (**рисунок 1а**) при  $10^4$  кПа удалось зафиксировать эндотермический эффект. По-видимому, он обусловлен превращением фазы I сульфата аммония в высокотемпературную гексагональную fazу III (пространственная группа  $P6_3mm - D_{6h}^4$ ), существование которой предсказал Sawada et al. [4]. Подтверждением того, что наблюдаемая аномалия действительно связана с фазовым переходом, служат результаты термоциклирования образца  $(\text{NH}_4)_2\text{SO}_4$  (**рисунок 1б**): на кривой охлаждения присутствует сопоставимый по величине экзотермический эффект. Данные ДСК не позволяют однозначно отнести фазовый переход к первому или второму роду, поэтому полученные экспериментальные данные обрабатывали и в том, и в другом приближении (**таблица 2**).

**Таблица 2.** Параметры фазового перехода  $(\text{NH}_4)_2\text{SO}_4$  при внешнем давлении  $10^4$  кПа (расчет в предположении разного типа фазового превращения).

Тип (род) перехода	$T_{\text{tr}} / \text{К}$	$\Delta_{\text{tr}}H(T_{\text{tr}}) / \text{кДж}\cdot\text{моль}^{-1}$
I	$640.1 \pm 0.7$	$2.8 \pm 0.1$
II	$644.0 \pm 0.5$	—



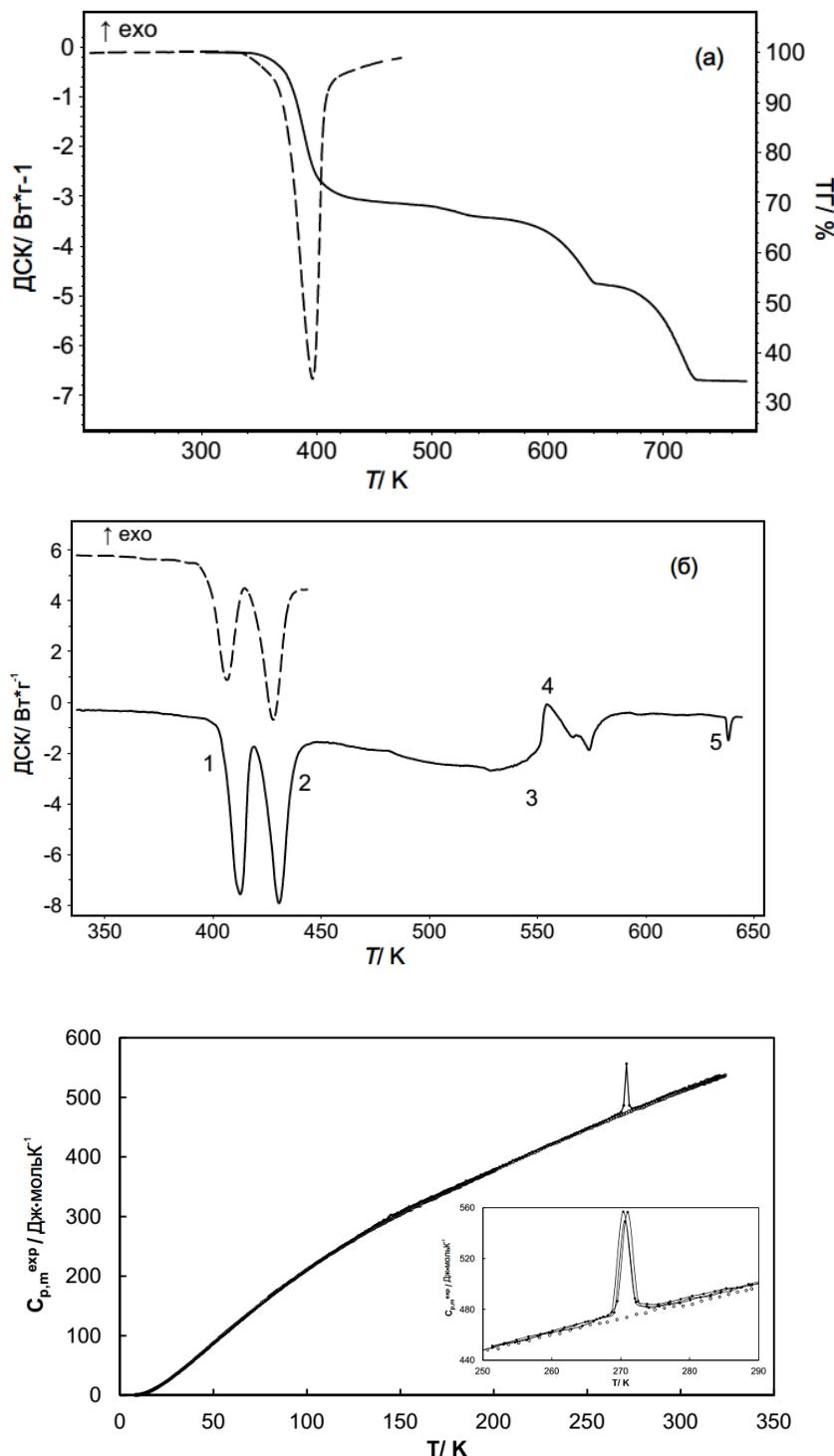
**Рисунок 1.** Кривые ДСК  $(\text{NH}_4)_2\text{SO}_4$  (а) при атмосферном давлении (сплошная линия) и при  $10^4$  кПа (штриховая линия); (б) внешнем давлении  $10^4$  кПа. Сплошная линия – нагревание; штриховая линия – охлаждение. HR, CR =  $10 \text{ K} \cdot \text{мин}^{-1}$ .

### Физико-химические свойства двойных солей на основе $(\text{NH}_4)_2\text{SO}_4$ и $\text{MgSO}_4$

**Фазовые переходы, термическая стабильность и термодинамические свойства гексагидрата сульфата аммония-магния.** Температура начала заметного разложения  $(\text{NH}_4)_2\text{Mg}(\text{SO}_4)_2 \cdot 6\text{H}_2\text{O}$  составляет  $\sim 340$  К; при этом на кривой ДСК присутствует еще один эндотермический пик в области  $340 - 470$  К (рисунок 2а), который также связан с термическим распадом вещества. Для определения температуры плавления кристаллогидрата  $(\text{NH}_4)_2\text{Mg}(\text{SO}_4)_2 \cdot 6\text{H}_2\text{O}$  были проведены дополнительные ДСК эксперименты при внешнем давлении  $10^7$  Па (рисунок 2б), согласно полученным результатам  $T_m = 405 \pm 1$  К.

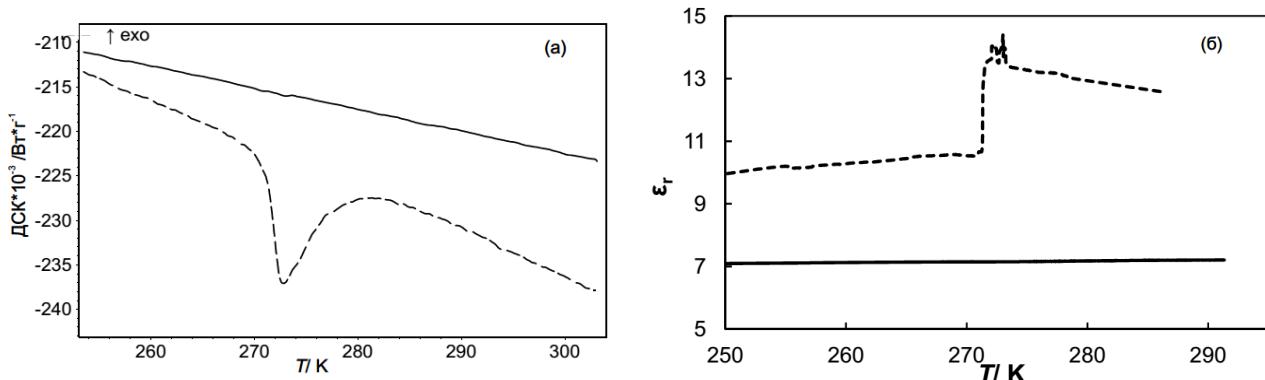
Изобарная теплоемкость  $C_{p,m}^{\exp}(T)$   $(\text{NH}_4)_2\text{Mg}(\text{SO}_4)_2 \cdot 6\text{H}_2\text{O}$  измерена от 8 до 320 К с помощью метода низкотемпературной вакуумной адиабатической калориметрии (рисунок 3). Исследования проводились как на кристаллических агрегатах, полученных при синтезе  $(\text{NH}_4)_2\text{Mg}(\text{SO}_4)_2 \cdot 6\text{H}_2\text{O}$ , так и на мелкокристаллическом порошке, образующемся при измельчении кристаллических агрегатов. С помощью трех независимых методов (ДСК, адиабатической калориметрии и измерений диэлектрической проницаемости) зафиксировано особое поведение свойств кристаллических агрегатов  $(\text{NH}_4)_2\text{Mg}(\text{SO}_4)_2 \cdot 6\text{H}_2\text{O}$ . На температурных зависимостях сигналов ДСК (рисунок 4а), теплоемкости (рисунок 3) и диэлектрической проницаемости (рисунок 4б) наблюдались аномалии при температуре  $T_{tr} = 270.6 \pm 0.4$  К, которые воспроизводились при термоциклировании образцов. Аномалии отсутствова-

ли на аналогичных кривых, полученных для мелкокристаллического порошка. Это довольно редкое и необычное явление, но его наблюдали и для других веществ [5, 6]. Для определения природы фазового перехода кристаллических агрегатов  $(\text{NH}_4)_2\text{Mg}(\text{SO}_4)_2 \cdot 6\text{H}_2\text{O}$  необходимы дополнительные исследования. Теплоемкость агрегатов и мелкокристаллического образца в исследуемом диапазоне температур близка (**рисунок 3**); различие в значениях теплоемкости в среднем составляет 1.2 % (без учета скачка теплоемкости при  $270.6 \pm 0.4$  К).



**Рисунок 2.** (а) ТГА (сплошная линия) и ДСК (пунктирная линия) кривые  $(\text{NH}_4)_2\text{Mg}(\text{SO}_4)_2 \cdot 6\text{H}_2\text{O}$ ; (б) ДСК кривые  $(\text{NH}_4)_2\text{Mg}(\text{SO}_4)_2 \cdot 6\text{H}_2\text{O}$ , полученные при  $p = 10^7$  Па. Пунктирная линия соответствует первичному нагреванию образца; сплошная линия – второй нагрев. (1) и (2) – инконгруэнтное плавление гидрата; (3) – испарение воды; (4) – образование  $(\text{NH}_4)_2\text{Mg}_2(\text{SO}_4)_3$ ; (5) – фазовый переход сульфата аммония.  $\text{HR} = 10^\circ\text{K} \cdot \text{мин}^{-1}$ .

**Рисунок 3.** Температурная зависимость мольной теплоемкости  $(\text{NH}_4)_2\text{Mg}(\text{SO}_4)_2 \cdot 6\text{H}_2\text{O}$ .



**Рисунок 4.** (а) Фрагмент ДСК кривых двух образцов гидрата  $(\text{NH}_4)_2\text{Mg}(\text{SO}_4)_2 \cdot 6\text{H}_2\text{O}$ ; (б) Результаты измерений диэлектрической проницаемости двух образцов гидрата  $(\text{NH}_4)_2\text{Mg}(\text{SO}_4)_2 \cdot 6\text{H}_2\text{O}$ . Пунктирная линия – кристаллические агрегаты, полученные в ходе синтеза; сплошная линия – мелкокристаллический порошок.  $\text{HR}=10^\circ\text{K}\cdot\text{мин}^{-1}$ . Частота 1000 Гц.

Термодинамические функции  $(\text{NH}_4)_2\text{Mg}(\text{SO}_4)_2 \cdot 6\text{H}_2\text{O}$  рассчитаны с помощью линейной комбинации функций Эйнштейна по экспериментальным значениям теплоемкости мелкокристаллического образца, более равновесного по сравнению с агрегатами кристаллитов (**таблица 3**). Значение стандартной энталпии образования  $(\text{NH}_4)_2\text{Mg}(\text{SO}_4)_2 \cdot 6\text{H}_2\text{O}_{(s)}$  рассчитывали по результатам измерений тепловых эффектов растворения соли при 298.15 К с использованием закона Гесса. Значение  $\Delta_f H_m^0$ , оцененное ранее авторами [7], отличается от полученного в настоящей работе на 0.8%.

**Таблица 3.** Стандартные термодинамические функции  $(\text{NH}_4)_2\text{Mg}(\text{SO}_4)_2 \cdot 6\text{H}_2\text{O}_{(s)}$  при  $T = 298.15$  К.

$C_{p,m}^0$	$S_m^0$	$\Delta_f S_m^0$	$\Delta_f H_m^0$	$\Delta_f G_m^0$
$\text{Дж}\cdot\text{моль}^{-1}\cdot\text{К}^{-1}$			$\text{кДж}\cdot\text{моль}^{-1}$	
$507.7 \pm 2$	$519.9 \pm 4$	$-2511.4 \pm 5$	$-4305.8 \pm 1$	$-3557.0 \pm 6$

**Фазовые переходы и термическая стабильность аммония магния сульфата.** Согласно данным ТГА, при скорости нагревания  $10^\circ\text{K}\cdot\text{мин}^{-1}$   $(\text{NH}_4)_2\text{Mg}_2(\text{SO}_4)_3$  начинает заметно терять массу при температуре около 643 К. На кривой ДСК  $(\text{NH}_4)_2\text{Mg}_2(\text{SO}_4)_3$  аномалий не обнаружено, эта соль не претерпевает фазовых превращений при атмосферном давлении в области температур 143 – 643 К. Результаты проведенных исследований опровергли данные работы [8], в которой наблюдали эффект при 223 К, по-видимому, вызванный фазовым переходом примесного  $(\text{NH}_4)_2\text{SO}_4$ .

**Возможность практического использования результатов исследований свойств сульфата аммония и двойных солей на основе сульфатов аммония и магния.** Сульфат аммония находит применение в различных областях химической промышленности: соль используется в агротехнике в качестве индивидуального азотно-серного удобрения и в виде добавки в составе жидких и твердых комплексных удобрений. Информация о параметрах фазовых превращений сульфата аммония и двойных солей на его основе может быть полезна для моделирования техно-

логических процессов, например, выборе оптимального температурного режима гранулирования твердых удобрений.

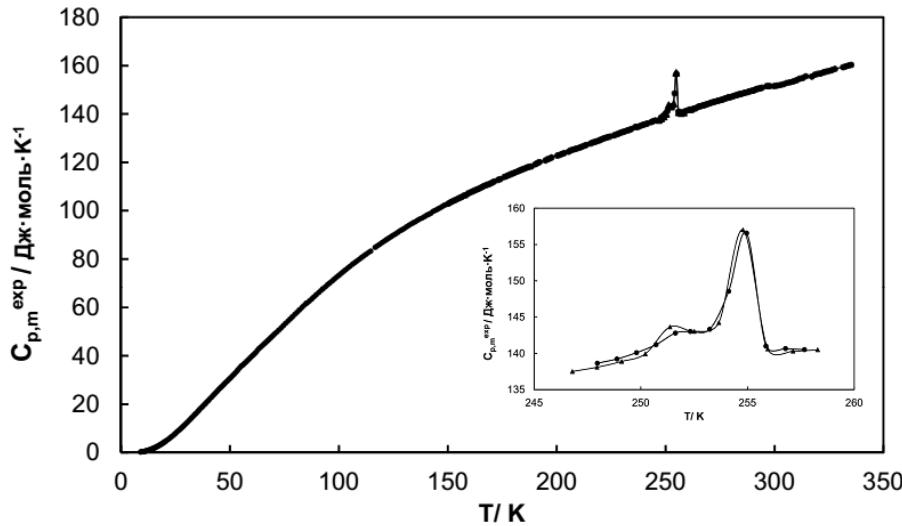
Соединения  $(\text{NH}_4)_2\text{Mg}(\text{SO}_4)_2 \cdot 6\text{H}_2\text{O}$  и  $(\text{NH}_4)_2\text{Mg}_2(\text{SO}_4)_3$  также могут найти применение в агротехнике, так как содержат макро- и мезо-элементы (N, S, Mg), необходимые для нормального роста и питания растений. Калийсодержащий аналог ефремовита  $(\text{K})_2\text{Mg}_2(\text{SO}_4)_3$  уже применяется в качестве комплексного удобрения [9]. В металлургической промышленности с помощью  $(\text{NH}_4)_2\text{SO}_4$  вскрывают руды, содержащие водонерастворимые породы магния, железа, вольфрама и т.п., а соединения  $(\text{NH}_4)_2\text{Mg}(\text{SO}_4)_2 \cdot 6\text{H}_2\text{O}$  и  $(\text{NH}_4)_2\text{Mg}_2(\text{SO}_4)_3$  являются основными промежуточными продуктами при вскрытии магнийсодержащих серпентинитовых руд ( $\text{Mg}_3\text{Si}_2\text{O}_5(\text{OH})_4$ ) при невысоких температурах отжига (520 – 670 K). Знание термодинамических свойств двойных солей необходимо для оптимизации условий ( $T$ ,  $p$ , соотношение количеств реагентов) процесса извлечения магния с наибольшим выходом целевого продукта и наименьшими затратами энергии, а также решения задач геотермобарометрии.

### **Физико-химические свойства фаз и фазовые равновесия в системе вода – мочевина – сульфамат аммония**

**Сульфамат аммония.** Согласно полученным данным, параметры плавления  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$  имеют следующие значения  $T_m = 406.1 \pm 0.1$  K и  $\Delta_m H(T_m) = 16.7 \pm 0.5$  кДж·моль $^{-1}$ . Температура плавления  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$ , определенная в настоящей работе, хорошо согласуется с данными [10] ( $406.1 \pm 0.2$  K), но несколько отличается от результатов публикаций [3, 11] (408 K). Результаты последних работ представляются не вполне надежными, тогда как экспериментальная методика [10] полностью соответствует современным стандартам качества. Энталпия плавления  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$  ранее была оценена только одним коллективом авторов: 15.2 [2], 16.8 кДж·моль $^{-1}$  [11]; последняя величина согласуется с результатом настоящей работы. Теплоемкость  $C_{p,m}^{\exp}(T)$   $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$  в диапазоне температур от 8 до 330 K измерена методом низкотемпературной вакуумной адиабатической калориметрии (**рисунок 5**). В области температур 248 – 258 K на кривой  $C_p(T)$  (**рисунок 5**) наблюдался воспроизведимый при термоциклировании скачок теплоемкости с максимумом при  $T = 254.9 \pm 0.2$  K, который вызван фазовым превращением соединения  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$ . Термодинамические свойства  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$  (**таблица 4**) аппроксимированы с помощью линейной комбинации функций Эйнштейна единным набором параметров за исключением области фазового перехода  $T = 248 – 258$  K, в этом интервале проводили численное интегрирование методом трапеций. Значение стандартной энталпии образования  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_{2(s)}$  рассчитывали по результатам измерений тепловых эффектов растворения соли при 298.15 K с использованием закона Гесса.

**Таблица 4.** Стандартные термодинамические функции  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_{2(s)}$  при  $T = 298.15$  K.

$C_{p,m}^0$	$S_m^0$	$\Delta_f S_m^0$	$\Delta_f H_m^0$	$\Delta_f G_m^0$
Дж·моль $^{-1}\cdot\text{К}^{-1}$			кДж·моль $^{-1}$	
151.49 $\pm$ 0.5	173.0 $\pm$ 1	-750.4 $\pm$ 1	-1243.3 $\pm$ 6	-1019.6 $\pm$ 6



**Рисунок 5.** Температурная зависимость мольной теплоемкости  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$ .

**Бинарная система мочевина–сульфамат аммония.** Фазовые равновесия «твердое – жидкость» для широкого диапазона составов изучены методом ДСК впервые (**рисунок 6а**). В работе показано, что для достаточно широкого диапазона составов пик ликвидуса вблизи эвтектики не определяется, поэтому количественная оценка температур фазовых переходов в этой области затруднена. Для решения этой проблемы в работе разработана специальная процедура оценки состава точки нонвариантного равновесия, основанная на зависимости энталпии солидуса от состава системы. Аналогичный метод предложен в работе [13], однако он основан на чисто эмпирических зависимостях. В настоящей работе приведено обсуждение правомерности такого подхода с точки зрения термодинамики процессов, происходящих при нагревании составов бинарной системы эвтектического типа. При эвтектическом процессе площадь пика пропорциональна энталпии этого процесса ( $\Delta H_E$ ), которая, в свою очередь, равна сумме энталпий плавления компонентов ( $\Delta_m H_{\text{Ur}}$  и  $\Delta_m H_{\text{ASM}}$ ) и их энталпии смешения ( $\Delta_{\text{mix}} H_{\text{Ur-ASM}}$ ):

$$\begin{aligned} \Delta H_E(w_{\text{ASM}} < w_E) = & m(w_l - w_{\text{ASM}})\Delta_m H_{\text{Ur}} + m \cdot w_{\text{ASM}} \cdot \Delta_m H_{\text{ASM}} + \\ & + m \cdot w_l \cdot \Delta_{\text{mix}} H_{\text{Ur-ASM}}, \end{aligned} \quad (9)$$

$$\begin{aligned} \Delta H_E(w_{\text{ASM}} > w_E) = & m(1 - w_{\text{ASM}})\Delta_m H_{\text{Ur}} + m\{w_l - (1 - w_{\text{ASM}})\}\Delta_m H_{\text{ASM}} + \\ & + mw_l \Delta_{\text{mix}} H_{\text{Ur-ASM}}, \end{aligned} \quad (10)$$

где  $m$  – масса образца;  $w_{\text{ASM}}$  – массовая доля  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$ ;  $w_l$  – массовая доля жидкой фазы;  $w_e$  – массовая доля  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$  в точке эвтектики. Если принять во внимание соотношения между массовой долей жидкой фазы и количеством  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$  до и после эвтектики

$$w_l(w_{\text{ASM}} < w_E) = \frac{w_{\text{ASM}}}{w_E}; w_l(w_{\text{ASM}} > w_E) = \frac{1-w_{\text{ASM}}}{1-w_E}, \quad (11)$$

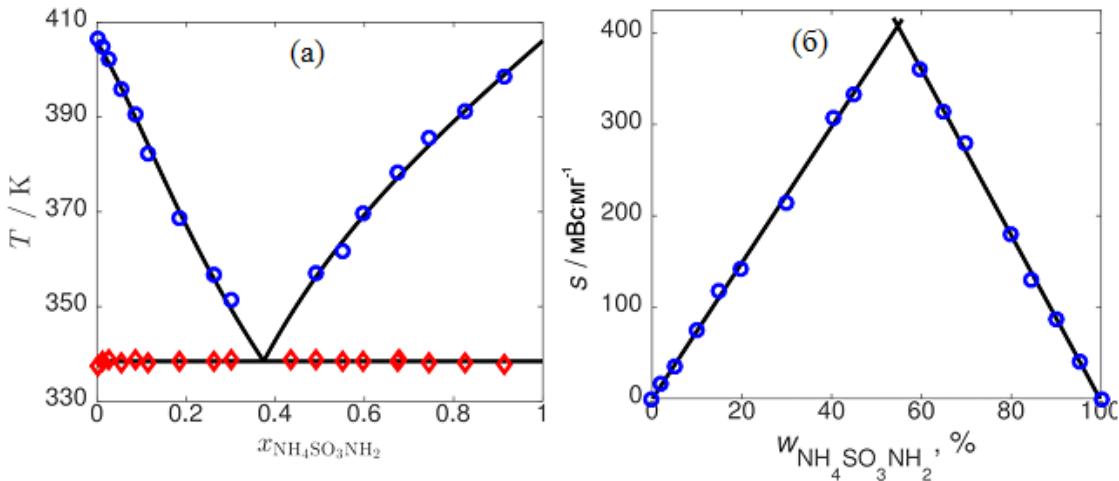
то **уравнения 10 и 11** примут следующий вид:

$$\Delta H_E(w_{\text{ASM}} < w_E) = mw_{\text{ASM}}\{(1 - w_E)\Delta_m H_{\text{Ur}}/w_E + \Delta_m H_{\text{ASM}} + \Delta_{\text{mix}} H_{\text{Ur-ASM}}/w_E\} \quad (12)$$

$$\Delta H_E(w_{\text{ASM}} > w_E) = m(1 - w_{\text{ASM}})\left\{\Delta_m H_{\text{Ur}} + \frac{w_E \Delta_m H_{\text{ASM}}}{1-w_E} + \frac{(1-w_{\text{ASM}})\Delta_{\text{mix}} H_{\text{Ur-ASM}}}{1-w_E}\right\} \quad (13)$$

При достижении температуры солидуса каждая смесь бинарной системы плавится частично, образуя в жидкой фазе состав, соответствующий эвтектическому. В этой

связи, энталпия смешения ( $\Delta_{\text{mix}}H_{\text{Ur-ASM}}$ ) в **уравнениях 12-13** примет одно и то же значение для каждого состава системы ( $w_{\text{ASM}}$ ), состав смеси в эвтектической точке можно определить по пересечению прямых  $\Delta H_E = f(w_{\text{ASM}})$ , полученных линейной аппроксимацией экспериментальных данных (**рисунок 6б**).



**Рисунок 6.** (а) Фазовая диаграмма  $\text{CO}(\text{NH}_2)_2-\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$ . Сплошные линии – результат расчета, символы – экспериментальные данные; (б) иллюстрация метода определения состава в точке эвтектики  $\text{CO}(\text{NH}_2)_2-\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$ .  $s$  – площадь пика на ДСК кривой, соответствующего солидусу системы,  $w$  – массовая доля  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$ .

С учетом данных о температуре солидуса и ликвидуса построена термодинамическая модель системы. В результате оптимизации определены следующие значения параметров **уравнений 5-7** (2 –  $\text{CO}(\text{NH}_2)_2$ ; 3 –  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$ ):

$$W_{23} = (1.54 \pm 1) - (5.836 \pm 3) \cdot 10^{-3}T, U_{23} = (7.7055 \pm 0.8) \cdot 10^{-1}$$

**Бинарная система вода–сульфамат аммония.** Растворимость соли  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$  в достаточно широком диапазоне температур была изучена ранее. В настоящей работе методом ДСК получены недостающие данные по ликвидусу системы в области разбавленных растворов (кристаллизация льда), а также оценена температура солидуса (**рисунок 7а**). Для оценки состава точки нонвариантного равновесия использованы **соотношения 12-13**.

Давление насыщенного пара над водными растворами  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$  изучено впервые. Измерения проведены при 298.15 К в широком диапазоне концентраций (**рисунок 7б**). При расчете активности воды предполагалось, что пар над жидкой фазой является идеальным и неассоциированным. На основании экспериментальных и литературных данных построена термодинамическая модель системы (1 –  $\text{H}_2\text{O}$ ; 3 –  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$ ), параметры взаимодействия зависят от температуры:

$$W_{13} = (1.348 \pm 0.4) - (4.441 \pm 2) \cdot 10^{-3}T,$$

$$U_{13} = -(3.062 \pm 0.7) + (9.356 \pm 2) \cdot 10^{-3}T.$$

Измеренные в настоящей работе плотности водных растворов  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$  в широком диапазоне концентраций при температурах 288.15, 298.15, 323.15 К, совместно с литературными данными, использованы для построения термодинамической модели системы  $\text{H}_2\text{O}(1)-\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2(3)$  с помощью **соотношений 7-8**. Значения параметров приведены ниже:

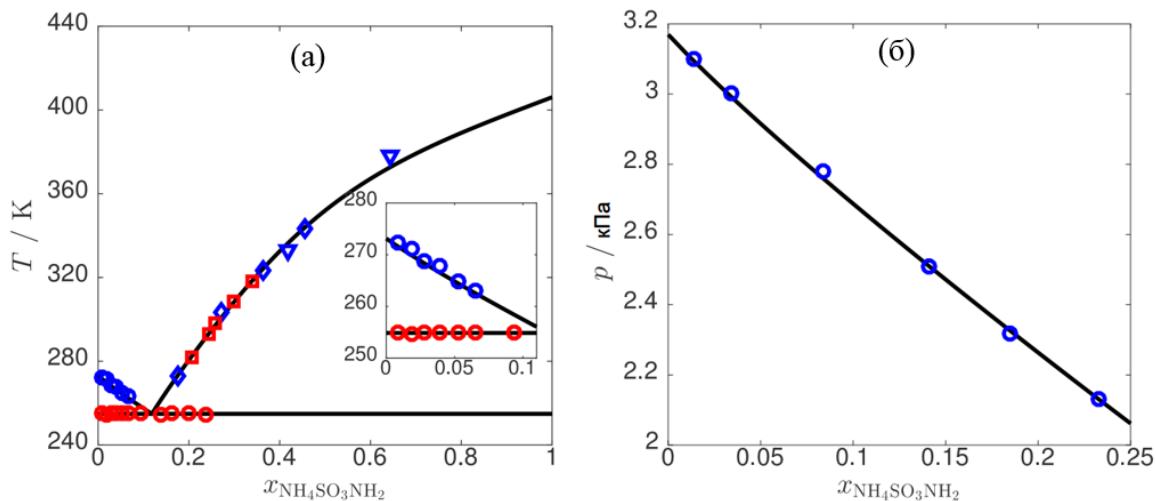
$$V_{m,3} = (64 \pm 4) / \text{см}^3 \cdot \text{моль}^{-1}$$

$$W_{13}^V = -(5.64 \pm 2) \cdot 10^{-6} - (0.176 \pm 0.08) \cdot 10^{-2} \cdot T^{-1} / \text{кПа}^{-1}$$

$$U_{13}^V = -(0.36673 \pm 0.1) \cdot 10^{-2} + (17.251 \pm 6) \cdot 10^{-2} \cdot T^{-1} +$$

$$+(5.42765 \pm 2) \cdot 10^{-4} \ln T / \text{кПа}^{-1}$$

Показано, что вклад избыточного мольного объема системы  $V_m^{ex}$  в общий мольный объем не превышает 5 %. Предложенная термодинамическая модель хорошо описывает весь массив имеющихся данных (отклонение не более 0.3 кг·м<sup>3</sup>).



**Рисунок 7.** (а) Фазовая диаграмма системы  $\text{H}_2\text{O}-\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$ , (б) зависимость давления насыщенного пара воды от мольной доли соли при 298.15 К. Линии – результат расчета, (○) – измерено в настоящей работе; ◇, □, ∇ – литературные данные.

**Тройная система вода – мочевина – сульфамат аммония.** В литературе данные о термодинамических свойствах тройной системы отсутствуют. В настоящей работе методом ДСК изучены три состава: определены координаты ликвидуса и солидуса. Получены данные о давлении пара воды при 298.15 К для 9-и смесей с различной концентрацией. Результаты эксперимента использованы для параметризации модели избыточной энергии Гиббса жидкой фазы системы, в результате чего определен параметр тройного взаимодействия:

$$Z = -(8.56 \pm 5) + (3.01 \pm 2) \cdot 10^{-2} T .$$

Объемные свойства системы  $\text{H}_2\text{O}-\text{CO}(\text{NH}_2)_2-\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$  изучены впервые. Исследовано девять растворов при  $T = 288.15, 298.15$  и  $323.15$  К. В результате термодинамического моделирования оценен объемный параметр тройного взаимодействия:

$$Z^V = (0.63618 \pm 0.4) \cdot 10^{-2} - (29.288 \pm 19) \cdot 10^{-2} \cdot T^{-1} -$$

$$-(9.4399 \pm 6) \cdot 10^{-4} \ln T / \text{кПа}^{-1} .$$

Введение параметра  $Z^V$  улучшило описание свойств тройных растворов, стандартная относительная ошибка уменьшилась с 0.2 % до 0.1%.

## Физико-химические свойства фаз и фазовые равновесия в системе вода – мочевина – метансульфонат аммония

**Метансульфонат аммония.**  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$  претерпевает два эндотермических превращения в температурном диапазоне 463 – 473 К, которые не связаны с термолизом вещества (**рисунок 8а**),  $T_d \sim 520$  К. Визуально-термическим и рентгено-графическим методами доказано, что первая аномалия на кривой ДСК связана со структурным твердофазным переходом, вторая – с конгруэнтным плавлением. Разделения эффектов удалось добиться при скорости сканирования 2 К·мин<sup>-1</sup> (**рисунок 8б**), что позволило корректно определить энталпии и температуры фазовых переходов (**таблица 5**).

**Таблица 5.** Энталпии и температуры фазовых переходов  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$ ; номер (№) соответствует номеру пика на кривой ДСК (**рисунок**).

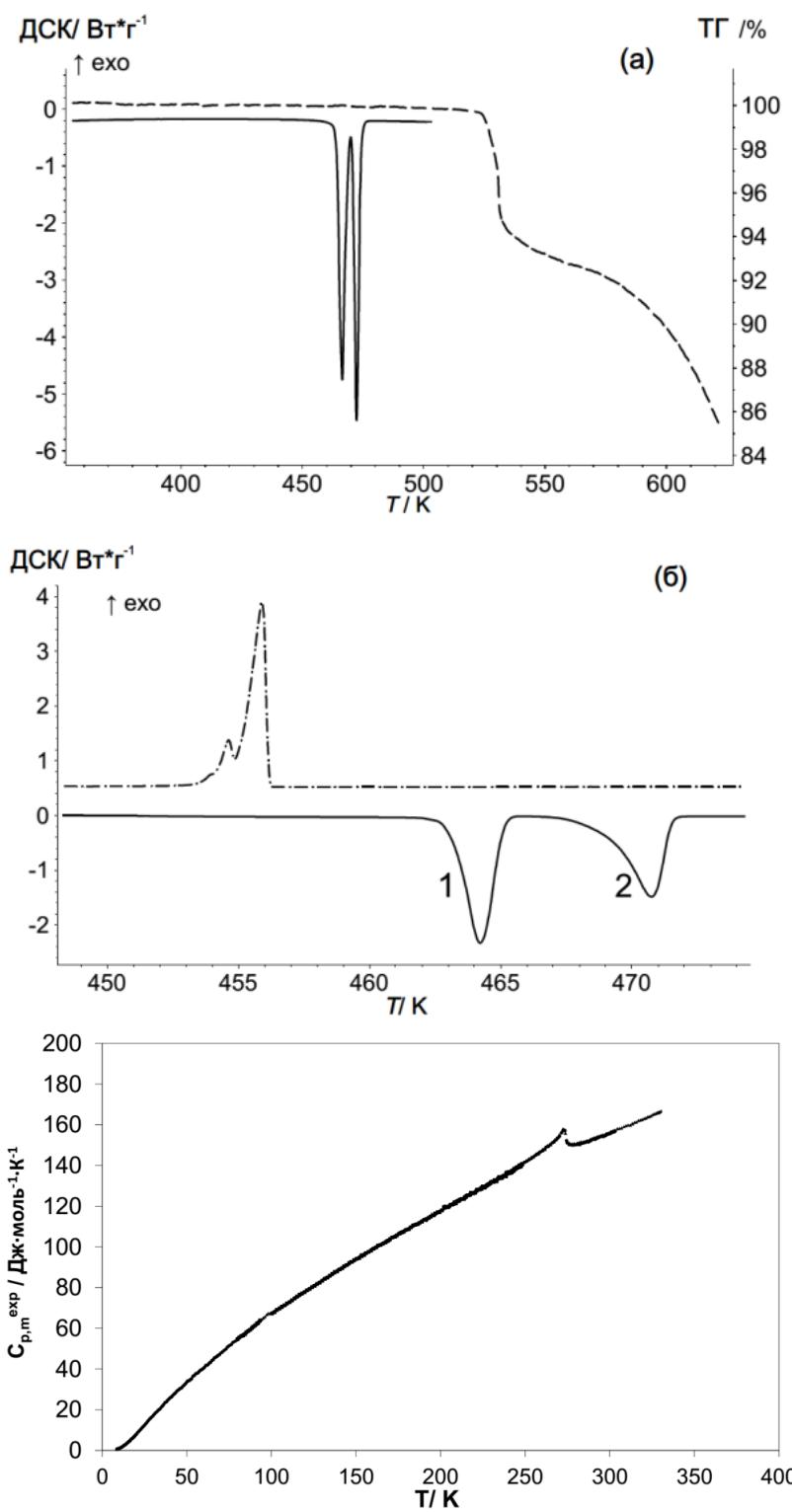
№	$T_{tr}$ / К	$\Delta_{tr}H(T_{tr})$ / кДж·моль <sup>-1</sup>
1	$463.0 \pm 0.5$	$9.7 \pm 0.1$
2	$470.0 \pm 0.8$	$8.5 \pm 0.2$

Теплоемкость  $C_{p,m}^{\exp}(T)$   $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$  в диапазоне температур от 8 до 330 К измерена методом низкотемпературной вакуумной адиабатической калориметрии. В области температур 250 – 280 К на кривой (**рисунок 9**) наблюдался воспроизведимый при термоциклировании скачок теплоемкости с максимумом при  $T = 272.6 \pm 0.5$  К, который был интерпретирован как фазовое превращение соединения  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$ . Термодинамические свойства  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$  (**таблица 6**) аппроксимированы с использованием линейной комбинации функций Эйнштейна единным набором параметров, за исключением области фазового перехода  $T = 250 – 280$  К, где понадобилось проведение численного интегрирования методом трапеций.

Значение стандартной энталпии образования  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_{3(s)}$  рассчитывали по результатам измерений тепловых эффектов растворения соли при 298.15 К с использованием закона Гесса.

**Таблица 6.** Стандартные термодинамические функции  $\text{NH}_4\text{CH}_3\text{SO}_{3(s)}$  при  $T = 298.15$  К.

$C_{p,m}^0$	$S_m^0$	$\Delta_fS_m^0$	$\Delta_fH_m^0$	$\Delta_fG_m^0$
$\text{Дж}\cdot\text{моль}^{-1}\cdot\text{К}^{-1}$			$\text{кДж}\cdot\text{моль}^{-1}$	
$156.11 \pm 0.5$	$174.3 \pm 1$	$-724.4 \pm 1$	$-836.5 \pm 4$	$-620.5 \pm 4$



**Рисунок 8.** (а) ДСК (сплошная линия) и ТГА (штриховая линия) кривые  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$ ,  $\text{HR} = 10 \text{ К}\cdot\text{мин}^{-1}$ ;  
 (б) ДСК кривые  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$ ; этап нагревания (сплошная линия), этап охлаждения (штрихпунктирная),  $\text{HR}$  и  $\text{CR} = 2 \text{ К}\cdot\text{мин}^{-1}$ .

**Бинарная система мочевина–метансульфонат аммония.** Фазовые равновесия «твердое – жидкость» в системе  $\text{CO}(\text{NH}_2)_2-\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$  изучены методом ДСК впервые (**рисунок 10а**). Получены данные по ликвидусу системы в области составов, богатых мочевиной (т.е., растворимость мочевины), а также оценена температура солидуса. Получить координаты ликвидуса при атмосферном давлении методом ДСК в области составов со стороны  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$  не представлялось возможным из-за наложения процессов плавления и термического разложения. Экспериментально установлено, что смеси  $\text{CO}(\text{NH}_2)_2-\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$  имеют крайне

**Рисунок 9.** Температурная зависимость мольной теплоемкости  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$ .

низкое значение критической влажности, подобное явление наблюдалось при изучении образцов, содержащих мочевину и нитрат аммония.

**Бинарная система вода – метансульфонат аммония.** Методом ДСК определен ликвидус системы в области разбавленных растворов (крystalлизация льда), а также оценена температура солидуса. Растворимость  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$  в диапазоне температур 251 – 303 К (рисунок 10б) рассчитана с использованием калибровочной зависимости плотности от состава растворов. Для построения калибровок были проведены дополнительные эксперименты по измерению плотности водных растворов  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$  в широком диапазоне составов при 298.15 К.

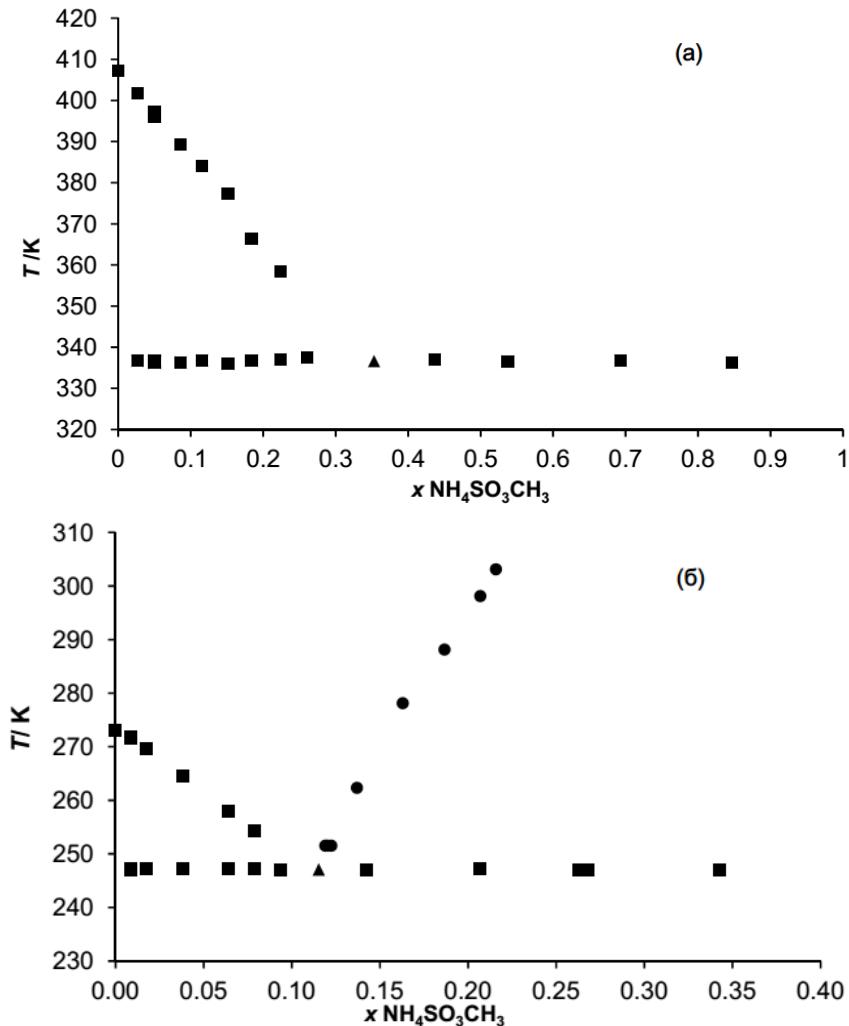


Рисунок 10. (а) Фрагмент фазовой диаграммы  $\text{CO}(\text{NH}_2)_2-\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$ ; (б) Фрагмент фазовой диаграммы  $\text{H}_2\text{O}-\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$ . ■ – ликвидус и солидус, определенный ДСК, ▲ – точка нонвариантного равновесия, оцененная с помощью соотношений (12-13); ● – растворимость  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$ .

**Тройная система вода – мочевина – метансульфонат аммония.** В настоящей работе методом ДСК оценена температура солидуса в тройной системе:  $T_s = 236.3 \pm 0.4$  К; ликвидус не изучался.

**Возможность практического использования результатов исследований систем вода – мочевина – сульфамат аммония и вода – мочевина – метансульфонат аммония.** Добавление солей, содержащих серу и другие элементы к твердой мочевине или к ее растворам, позволяет создавать новые комплексные удобрения или антиобледенители, удовлетворяющие экологическим требованиям. В настоящей работе в качестве потенциальных добавок к мочевине исследованы сульфамат и метансульфонат аммония. Эти вещества содержат азот и серу в ус-

вояемой форме, хорошо растворимы в воде, их водные растворы имеют низкую температуру полной кристаллизации и т.д. Как видно из **таблицы 7**, все соли заметно понижают температуру полной кристаллизации (солидуса) растворов.

**Таблица 7.** Сравнительная характеристика водных растворов сульфамата, метансульфоната и сульфата аммония (s – растворимость, ρ - плотность при 298.15 К).

Свойство	Система $\text{H}_2\text{O} - \text{Y}$		
	$\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$	$\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$	$(\text{NH}_4)_2\text{SO}_4$
s(Y) / в г в 100 г $\text{H}_2\text{O}$	223	163	79.6
плотность ρ насыщенного раствора / $\text{кг}\cdot\text{м}^{-3}$	1391	1242	1250
$T_s / \text{K}$	254.9	247.1	254.6
Эвтект. состав/ мольн. % (масс. %) Y	9.4 (39.7)	11.5 (44.9)	8.3 (39.8)

Добавление к водным растворам мочевины третьего компонента (сульфата, сульфамата или метасульфоната аммония) позволяет получить смеси с заданным составом по азоту и сере с более низкими температурами кристаллизации и меньшим содержанием воды. В **таблице 8** приведены температуры ликвидуса и солидуса для тройных композиций, содержащих 30 масс. % N и 5 масс.% S; такое соотношение азота и серы является оптимальным для смешанных удобрений. Наименьшую температуру солидуса имеет система, содержащая  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$ .

**Таблица 8.** Температуры ликвидуса ( $T_l$ ) и солидуса ( $T_s$ ) для тройных композиций  $\text{H}_2\text{O}-\text{CO}(\text{NH}_2)_2-\text{Y}$ , содержащих 30 масс.% N и 5 масс.% S.

Переменная	$\text{Y} = \text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$	$\text{Y} = \text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$	$\text{Y} = (\text{NH}_4)_2\text{SO}_4$
$T_l / \text{K}$	316	318	320
$T_s / \text{K}$	244.3	236.3	244.1

В связи с гербицидной активностью сульфамата аммония смеси с высоким содержанием этой соли могут быть использованы как реагенты двойного назначения для уменьшения температуры кристаллизации антиобледенителей и удаления растительности в районе взлетно-посадочных полос. Продукт разложения сульфамата аммония в почве сульфат аммония – экологически безопасный компонент.

Для производства гранулированных удобрений на основе мочевины интересны такие показатели как температура солидуса, состав эвтектики; соответствующие показатели для бинарных смесей приведены в **таблице 9**. Видно, что  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$  и  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$  почти на 70 K понижают температуру плавления смесей на основе мочевины, в отличие от сульфата аммония ( $T_m(\text{NH}_4)_2\text{SO}_4 = 407 \text{ K}$ ).

**Таблица 9.** Сравнительная характеристика физико-химических свойств бинарных систем на основе мочевины и сульфата, сульфамата, метансульфоната аммония.

Свойство	Система $\text{CO}(\text{NH}_2)_2 - \text{Y}$		
	$\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$	$\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$	$(\text{NH}_4)_2\text{SO}_4$
$T_s / \text{K}$	338.5	336.6	396.4
Состав эвтектики/ мольн. % (масс. %) Y	39 (55)	35.3 (50.7)	7.3 (14.8)

## **VI. ОСНОВНЫЕ РЕЗУЛЬТАТЫ**

Перечень основных результатов работы отражен в автореферате при описании научной новизны и основных положений, выносимых на защиту (см. раздел «Общая характеристика работы»); в диссертации приведен полный перечень.

## **VII. ВЫВОДЫ**

1. Из пяти изученных индивидуальных веществ, два –  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$  и  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$  – плавятся конгруэнтно при атмосферном давлении, остальные соединения –  $(\text{NH}_4)_2\text{SO}_4$ ,  $(\text{NH}_4)_2\text{Mg}(\text{SO}_4)_2 \cdot 6\text{H}_2\text{O}$  и  $(\text{NH}_4)_2\text{Mg}_2(\text{SO}_4)_3$  – термически неустойчивы и при нагревании разлагаются с выделением газообразных продуктов.
2. Обнаруженные в работе фазовые превращения у соединений  $(\text{NH}_4)_2\text{SO}_4$ ,  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$ ,  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$  и  $(\text{NH}_4)_2\text{Mg}(\text{SO}_4)_2 \cdot 6\text{H}_2\text{O}$  (в состоянии кристаллических агрегатов) требуют дальнейших структурных исследований; описанный в литературе фазовый переход  $(\text{NH}_4)_2\text{Mg}_2(\text{SO}_4)_3$  при 223 К не существует, его появление связано с наличием примесей в образце.
3. Для адекватного описания энергии Гиббса смешения растворов и фазовых равновесий в трехкомпонентной системе  $\text{H}_2\text{O}-\text{CO}(\text{NH}_2)_2-\text{NH}_4\text{SO}_3\text{NH}_2$  необходимо использовать параметры тройных взаимодействий, в то время как объемные свойства жидкой фазы можно описать с помощью параметров бинарного взаимодействия с относительной стандартной ошибкой менее 0.2%; введение тройного параметра снижает ошибку вдвое.
4. Разработанная методика позволяет оценивать состав эвтектической точки с помощью метода ДСК с ошибкой менее 1.5 мольн. %.
5. Использование метансульфоната и сульфамата аммония в качестве добавок к растворам мочевины позволяет понизить температуру кристаллизации растворов по сравнению с добавками сульфата аммония; при этом наименьшую температуру солидуса имеет система, содержащая метансульфонат аммония.
6. Смеси на основе  $\text{CO}(\text{NH}_2)_2$  и  $\text{NH}_4\text{SO}_3\text{CH}_3$  имеют низкое значение критической влажности, вследствие чего их нельзя применять в качестве гранулированных удобрений.

## **СПИСОК ЦИТИРУЕМОЙ ЛИТЕРАТУРЫ**

1. Clegg S. L., Pitzer K. S. Thermodynamics of multicomponent, miscible, ionic solutions: generalized equations for symmetrical electrolytes //The Journal of Physical Chemistry. – 1992. – Vol. 96. – No. 8. – P. 3513-3520.
2. Hoshino S. et al. Dielectric and Thermal Study of  $(\text{NH}_4)_2\text{SO}_4$  and  $(\text{NH}_4)_2\text{BeF}_4$  Transitions //Physical Review. – 1958. – Vol. 112. – No. 2. – P. 405.
3. Thege I. K. DSC studies of binary inorganic ammonium compound systems //Journal of thermal analysis. – 1983. – Vol. 27. – No. 2. – P. 275-286.
4. Sawada A., Makita Y., Takagi Y. The origin of mechanical twins in  $(\text{NH}_4)_2\text{SO}_4$  //Journal of the Physical Society of Japan. – 1976. – Vol. 41. – No. 1. – P. 174-180.
5. D. Fox, M. M. Labes, A. Weissberger, Physics and chemistry of the organic solid state, New York, London, Interscience, 1965, pp. 111 – 116.
6. Fischer J. E. et al. Existence of high-order superlattices in orientationally ordered C 60 //Physical Review B. – 1993. – Vol. 47. – No. 21. – P. 14614.

7. Billon S., Vieillard P. Prediction of enthalpies of formation of hydrous sulfates //American Mineralogist. – 2015. – Vol. 100. – No. 2-3. – P. 615-627.
8. Hikita T., Sekiguchi H., Ikeda T. Phase transitions in new langbeinite-type crystals //Journal of the Physical Society of Japan. – 1977. – Vol. 43. – No. 4. – P. 1327-1331.
9. EG, Neitzel Ulrich. "Process for the production of anhydrous potassium magnesium sulfate material with low hygroscopicity from hydrated potassium magnesium sulfate material." U.S. Patent No. 3,617,243. 2 Nov. 1971.
10. Thelin J. H., Meulen P. A. The System Ammonium Nitrate—Ammonium Sulfamate1 //Journal of the American Chemical Society. – 1948. – Vol. 70. – No. 5. – P. 1796-1798.
11. Thege I. K. DSC investigation of the thermal behaviour of  $(\text{NH}_4)_2\text{SO}_4$ ,  $\text{NH}_4\text{HSO}_4$  and  $\text{NH}_4\text{NH}_2\text{SO}_3$  //Thermochimica Acta. – 1983. – Vol. 60. – No. 2. – P. 149-159.
12. Ding M., Xu K., Jow T. Phase Diagram of EC-DMC Binary System and Enthalpic Determination of Its Eutectic Composition //Journal of thermal analysis and calorimetry. – 2000. – Vol. 62. – No. 1. – P. 177-186.

### СПИСОК ПУБЛИКАЦИЙ ПО ТЕМЕ РАБОТЫ

1. **Kosova D.A.**, Navalayeu T.I., Maksimov A.I. et al. Experimental investigation of the solid – liquid phase equilibria in the water – ammonium methanesulfonate and in the water – sodium methanesulfonate systems // Fluid Phase Equilibria. — 2017. — Vol. 443. — P. 23-31.
2. **Kosova D.A.**, Voskov A.L., Kovalenko N.A., Uspenskaya I.A. A water - urea - ammonium sulfamate system: Experimental investigation and thermodynamic modelling // Fluid Phase Equilibria. — 2016. — Vol. 425. — P. 312–323.
3. **Kosova D. A.**, Voskov A. L., Uspenskaya I. A. Volumetric properties of binary and ternary solutions in the water - urea - ammonium sulfamate system // Journal of Solution Chemistry. — 2016. — Vol. 45, No. 8. — P. 1182–1194.
4. **Kosova D. A.**, Emelina A. L., Bykov M.A. Phase transitions of some sulfur-containing ammonium salts // Thermochimica Acta. — 2014. — Vol. 595, No. 10. — P. 61–66.
5. **Kosova D. A.**, Zagribelnyy B. A., Druzhinina A. I. et al. Thermodynamic properties of ammonium methansulfonate // Abs.of the XXI International Conference on Chemical Thermodynamics in Russia (RCCT-2017, June 26-30, Academgorodok, Novosibirsk). — NIIC SB RAS Novosibirsk, 2017. — P. 138.
6. **Kosova D. A.**, Kliueva A. A., Kuzovchikov S. V., Uspenskaya I. A. Phase equilibria in binary systems urea - ammonium methanesulfonate and water - ammonium methanesulfonate // Summer School and Workshop in Calorimetry 2016. — Lyon, 2016. — P. 3.
7. **Косова Д. А.**, Кузовчиков С. В., Дружинина А. И. и др. Термодинамические и термохимические свойства гексагидрата сульфата аммония магния  $(\text{NH}_4)_2\text{Mg}(\text{SO}_4)_2 \cdot 6\text{H}_2\text{O}$  // Конференция по термическому анализу и калориметрии (RTAC-2016). — Санкт-Петербург, 2016. — С. 277–281.
8. **Косова Д. А.**, Клюева А. А., Новолаев Т. И., Успенская И. А. Фазовые равновесия и объемные свойства систем  $\text{H}_2\text{O} - \text{CH}_3\text{SO}_3\text{X}$  ( $\text{X} = \text{NH}_4^+, \text{Na}^+, \text{K}^+$ ) //

- Структура и динамика молекулярных систем. Яльчик-2016. Сборник тезисов докладов. — ИФХЭ РАН им. А.Н. Фрумкина Москва, 2016. — С. 67.
9. **Косова Д. А.**, Клюева А. А., Успенская И. А. Фазовые равновесия в системе вода – метансульфонат аммония // Конференция по термическому анализу и калориметрии (RTAC-2016). — Санкт-Петербург, 2016. — С. 310–312.
10. **Kosova D.A.**, Maximova A.A., Dzuban A.V. et al. Thermodynamic properties of urea – ammonium sulfamate – water system // Book of Abstracts of 20-th International Conference on Chemical Thermodynamic in Russia RCCT 2015. — Nizhni Novgorod, 2015. — Р. 257.
11. Клюева А. А., **Косова Д. А.** Изучение фазовых равновесий в системе метансульфонат аммония – вода методом дифференциальной сканирующей калориметрии // Материалы Международного молодежного научного форума ЛОМОНОСОВ-2015. — Секция Химия. — МАКС Пресс Москва, 2015.
12. Кузовчиков С.В., **Косова Д.А.**, Дзубан А.В. Синтез и термоаналитические исследования гексагидрата сульфата аммония-магния // XIV Конференция молодых ученых "Актуальные проблемы неорганической химии: перспективные методы синтеза веществ и материалов", Звенигород, 13 - 15 ноября 2015 г. — МГУ имени М.В.Ломоносова г. Москва, 2015. — С. 126–127.
13. **Косова Д.А.**, Клюева А.А. Синтез и термоаналитические свойства солей метансульфоновой кислоты с однозарядными катионами // XIV Конференция молодых ученых "Актуальные проблемы неорганической химии: перспективные методы синтеза веществ и материалов", Звенигород, 13 - 15 ноября 2015 г. — МГУ имени М.В.Ломоносова г. Москва, 2015. — С. 111–112.
14. **Косова Д.А.**, Панченко С.П., Коваленко Н.А., Дзубан А.В. Фазовые равновесия и термодинамические свойства системы сульфамат аммония – вода // XXI Всероссийская конференция "Структура и динамика молекулярных систем". Тезисы докладов. — Яльчик, Марий Эл, 2014. — С. 118.
15. **Kosova D. A.**, Kozyulina A. V., Emelina A. L. Thermoanalytical investigation of sulfur-containing ammonium salts // Abstracts XIX International Conference on Chemical Thermodynamics in Russia (RCCT-2013). — Moscow, 2013. — Р. 116.
16. **Косова Д. А.**, Емелина А. Л. Фазовые равновесия в граничных бинарных системах мочевина–сульфат аммония–сульфамат аммония // Материалы XIX Международного молодежного научного форума "Ломоносов-2013". — МАКС Пресс Москва, 2013.
17. **Косова Д. А.**, Дзубан А. В., Емелина А. Л. Фазовые равновесия в системе мочевина – нитрат аммония – сульфамат аммония. Эксперимент и расчёт // XIV Международная конференция по термическому анализу и калориметрии в России (RTAC-2013) 23 – 28 сентября 2013 года Санкт-Петербург, Россия (Сборник трудов). — Издательский дом Руда и Металлы Санкт-Петербург, Россия, 2013. — С. 158–161.
18. Дзубан А. В., **Косова Д. А.**, Субботина Е. С. Фазовые диаграммы систем  $(\text{NH}_2)_2\text{CO}-\text{HCOOK}$  и  $(\text{NH}_2)_2\text{CO}-(\text{NH}_4)_2\text{SO}_4$ . Эксперимент и расчёт // VII Всероссийская конференция молодых учёных, аспирантов и студентов с международным участием по химии и наноматериалам “Менделеев-2013”. Тезисы докладов. Секция 5. Физическая химия. — Санкт-Петербург, Россия, 2013. — С. 131–132.