

بررسی تجربی تأثیر بهبوددهنده‌های سیکلوهگزان و ۱و۳ دیاکسالان بر شرایط ترمودینامیکی تشکیل هیدراتات دیاکسید کربن

محسن گندمکار، حسن پهلوان زاده*

گروه فرآیند، دانشکده مهندسی شیمی، دانشگاه تربیت مدرس، تهران، ایران

چکیده

افزایش تقاضای روز افزون انرژی و انتشار گازهای گلخانه‌ای، روش‌های مختلف تأمین انرژی و کاهش انتشار گازهای گلخانه‌ای را مطرح کرده است. هیدراتات گازی یکی از روش‌های مورد استفاده برای کاهش گازهای گلخانه‌ای است. در این پژوهش بهمنظور کاهش هزینه‌ها و بهبود شرایط ترمودینامیکی (افزایش دمای تعادلی و کاهش فشار تعادلی) از دو بهبوددهنده سیکلوهگزان و ۱و۳ دیاکسالان استفاده شد. نتایج نشان داد که استفاده از سیکلوهگزان باعث بهبود شرایط ترمودینامیکی و افزایش ۲ درجه کلوین دمای تعادلی شد. همچنین استفاده از ۱و۳ دیاکسالان در غلظت‌های $Wt\% \frac{6}{4}$ و $\frac{10}{2}$ دمای تعادلی را به میزان $\frac{3}{5}$ و ۵ درجه کلوین افزایش داده است. از سوی دیگر در فشارهای پایین (۱۵ تا ۲۰ بار) استفاده همزمان از سیکلوهگزان و ۱و۳ دیاکسالان با غلظت‌های $Wt\% \frac{4}{1}$ ، $\frac{6}{4}$ و $\frac{10}{2}$ دمای تعادلی را به ترتیب $\frac{2}{5}$ ، ۳ و ۴ درجه کلوین افزایش داده و در فشارهای بالا (۳۰ تا ۳۵ بار) افزایش دمای تعادلی به ترتیب ۱، ۲/۵ و ۳ درجه کلوین بود.

مشخصات مقاله

دریافت: ۱۴۰۲ خرداد ۲۷

دریافت پس از اصلاح: ۱۴۰۲ شهریور ۲۳

پذیرش نهایی: ۱۴۰۲ شهریور ۳۱

کلمات کلیدی:

هیدراتات گازی

بهبود دهنده محلول در آب

بهبود دهنده نامحلول در آب

سیکلوهگزان

۱و۳ دیاکسالان

حقوق ناشر محفوظ است.

• عهده دار مکاتبات

pahlavzh@modares.ac.ir

۱- مقدمه

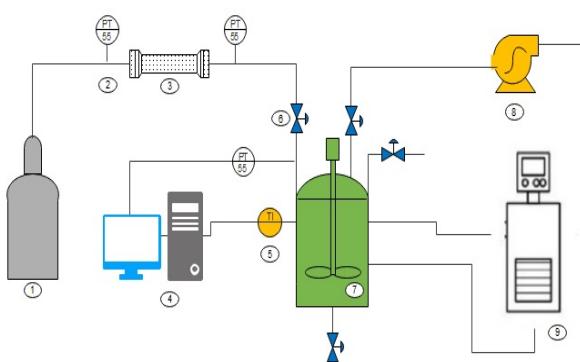
دی‌اسید کربندر یک راکتور با حجم ۱۵۰ میلی‌لیتر را بررسی کردند. اندازه‌گیری‌های طیف‌سنجی را منشانداد که دی‌اسید کربن از نظر جنبشیدر مراحل اولیه تشکیل هیدرات دی‌اسید کربن و نیتروژن انتخابی بوده است. انتخاب پذیری دی‌اسید کربن جنبشیدر سیستم آب‌شور بیشتر قابل توجه بود. محققان در مطالعه‌ای دیگر افزودن بهبود دهنده‌های غیز محلول در آب را بررسی کردند که نتایج نشان می‌دهد، افزودن بهبود دهنده غیر محلول در آب موجب کاهش فشار و افزایش دما موجب بهبود شرایط ترمودینامیکی تشکیل هیدرات می‌شود [۱۴, ۱۵]. سایانی و همکاران [۱۶] در سال ۲۰۲۲ شرایط ترمودینامیکی تشکیل هیدراتگاز دی‌اسید کربن درون یک راکتور ۶۵۲ میلی‌لیتری با دور همزمان ۴۰۰ دور بر دقیقه را ارزیابی کردند. بیشترین فشار مورد مطالعه ۸۵ بار و کمترین دما ۴ درجه سانتی گراد بود. نتایج نشان می‌دهد که در بین دو سیستم مورد مطالعه سیستمی که دی‌اسید کربن بیشتر دارد، هیدرات بهتری نسبت به سیستمی با متان بیشتر تشکیل می‌دهد. در سال ۲۰۲۲ توسط جیاو و همکاران [۱۷]، سینتیک‌تشکیل هیدرات دی‌اسید کربن به منظور حل مشکلات پایین بود.

در سرعت‌تر شد. هسته‌در حضور نانوذرات سیلیکات شرایط استاتیک درون یک راکتور ۴۵۸ میلی‌لیتری با کمترین دمای ۲ درجه سانتی گراد و بیشترین فشار ۳۵ bar مطالعه شد. بر طبق نتایج، نانوذرات سیلیکامی توانند به طور مؤثر تشکیل هیدرات دی‌اسید کربن را تقویت کرد. در هوا از مقایب افزایش غلظت در محدوده خاصی (۰/۵-۰/۰) در صدوزنی افزایش می‌یابد. توره و همکارانش نیز به منظور جایگزین کردن بهبود دهنده‌ای خاص به جای تراهیدروفوران از او۳ دی‌اسالان استفاده کردند. نتایج آن‌ها نشان می‌دهد با توجه به مضرات و فراریت کمتر او۳ دی‌اسالان این ماده می‌تواند به جایگزین بسیار خوبی برای تراهیدروفوران تبدیل شود [۱۸]. مکانیزم تشکیل هیدرات در سه گام قابل انجام است. هسته‌زایی، رشد هسته و تجزیه [۱۹]. به طور کلی تشکیل هیدرات و هسته‌زایی کریستال‌ها در اثر تماس و انحلال مولکول‌های گاز درون آب انجام شده و هسته‌های تشکیل شده در سطح مشترک هیدرات و آب رشد می‌کند. در نهایت با تجزیه ساختار می‌توان مجدداً از مولکول‌های گاز بدون تغییر خواص آن‌ها استفاده نمود [۲۰-۲۲]. کاربردهای هیدرات‌های گازی شامل جذب دی‌اسید کربن از منابع

با توجه به افزایش روز افزون مصرف سوخت‌های فسیلی در جهان که منجر به کمبود منابع و افزایش آلودگی‌های زیست‌محیطی ناشی از استفاده از این سوخت‌ها شده است، ارائه راهکارهای مناسب و سوخت‌های تجدیدپذیر جایگزین از اهمیت زیادی برخوردار است [۱, ۲]. فناوری‌های مورد مطالعه علاوه بر امکان تأمین انرژی باید کمترین میزان آسیب به محیط زیست را داشته و تا حد زیادی بتوانند انتشار گازهای گلخانه‌ای همچون دی‌اسید کربن را کاهش دهند [۳, ۴]. بررسی‌ها نشان می‌دهد میزان هیدرات‌های گاز طبیعی اقیانوس می‌تواند حدوداً ۲۰ درصد انرژی مورد نیاز برای ۲۰۰ سال آینده جهان را تأمین نماید [۵]. هیدرات‌های گازی از اتصال مولکول‌های کوچک گازهای مختلف با مولکول‌های آب به صورت کریستالی تشکیل شده که در شرایط فیزیکی خاص قابلیت پایداری دارد. تشکیل هیدرات لزوماً باید در حضور آب و ترکیبات گازی در دمای پایین و فشار بالا صورت پذیرد. علاوه بر سه عامل مهم تشکیل هیدرات، پارامترهای دیگری همچون تلاطم، سرعت سیال، منبع آشفتگی سیال نیز وجود دارد که می‌تواند مؤثر باشد [۶, ۷]. یکی از عامل‌های مهم برای کنترل سینتیک تشکیل هیدرات افزودن مواد دیگر (مواد بهبود دهنده) به واکنش تشکیل هیدرات است. بنابراین تحقیقات گسترده‌ای در خصوص تأثیر مواد مختلف به عنوان افزودنی (بهبود دهنده) بر سینتیک تشکیل و تفکیک هیدرات صورت گرفته که می‌تواند به پیشرفت‌های این زمینه و افزایش کاربردهای هیدرات منجر شود [۸-۱۰]. در سال ۲۰۱۶ پهلوانزاده و همکارانش میزان تأثیر فوران و تتراهیدروفوران بر تشکیل هیدرات را بررسی کردند. نتایج نشان می‌دهد استفاده از فوران و تتراهیدروفوران به عنوان مواد بهبود دهنده در تشکیل هیدرات دی‌اسید کربن، نیتروژن و متان باعث بهبود شرایط ترمودینامیکی شده است [۱۱]. گملی و همکاران [۱۲] در سال ۲۰۲۲ هیدرات‌های متانو دی‌اسید کربن را بررسی کردند. کربن‌های کارکتور پر شده‌ها مسهمت خلخلکوار تراصودر اتمس مطالعه شد. در این مطالعه سه هنگل‌ظاهر مختلف (۴/۲۳، ۱۸/۰۱ و ۳۰/۶۶) در صدوزنی آزمایش شد. نتایج نشان می‌دهد با افزایش غلظت تأثیر افزودنی افزایشی افتوباخواص سیمی‌باید را تطبیق دهد. در سال ۲۰۲۲ مکاران [۱۳]، تأثیر سیمی‌بایدیم هیدروکسید بر تعادل فاز هیدرات، شرایط ترمودینامیکی سینتیکی

۲-۲- تجهیزات و روش انجام کار

به منظور انجام آزمایشات تشکیل و تجزیه هیدرات در شرایط دما و فشار تعادلی از یک سیستم راکتوردار استفاده شده است. در این سیستم از یک راکتور همزن دار عایق به منظور مخزن تشکیل هیدرات با همزن چرخشی برای اختلاط موثر جهت انحلال بیشتر گاز در محلول و عایق برای حفظ دمای مورد نظر استفاده شده است. راکتور مورد استفاده دارای دو قسمت شامل مخزن اصلی و پوسته بیرونی است که مواد اولیه تشکیل هیدرات درون مخزن اصلی با هم واکنش داده و هیدرات تشکیل می‌شود. مخزن اصلی حجم ۷۹۰ سانتی متر مکعب داشته و بیشترین فشار قابل تحمل برای آن ۱۵۰ بار است. همچنین این سیستم یک سیرکولاتور داشته که در دمای مورد نظر تنظیم شود. این سیرکولاتور الکل صنعتی را در قسمت پوسته راکتور جهت گرمایش و سرمایش جریان می‌دهد. پمپ خلاء موجود در سیستم نیز به تخلیه هوا و مواد پیش از انجام آزمایش کمک می‌کند. همچنین در این سیستم یک رایانه متصل به کنترلهای دما و فشار وجود دارد که بصورت لحظه‌ای دما و فشار سیستم را اندازه گیری و گزارش می‌کند. شماتیک کلی سیستم و نحوه اتصال آن در شکل ۱ قابل مشاهده است.



شکل (۱) شماتیک کلی دستگاه‌ها: ۱-سیلندر گاز، ۲-نمایشگر و کنترلر فشار، ۳-رگلاتور، ۴-رایانه، ۵-نمایشگر و کنترلر دما، ۶-شیر، ۷-راکتور همزن دار، ۸-پمپ خلاء و ۹-سیرکولاتور

با توجه به ماهیت دستگاه و سادگی روش حجم ثابت برای رسیدن به تعادل در این پژوهش از این روش استفاده شده است. روش حجم ثابت به روش گرمایش پلهای نیز معروف بوده که در آن دمای تجزیه هیدرات به صورت مرحله‌ای یا پلهای افزایش پیدا کرده تا سیستم به تعادل رسد. در

مختلف همچون هوا، جداسازی و جذب گازهای مختلف از یک ترکیب گاز چند جزئی و ذخیره‌سازی و حمل و نقل آسان گازها است [۲۳]. هیدرات‌ها دارای ساختارهای مختلف از جمله SI و SII و SH [۲۴-۲۶] بوده که تفاوت آن‌ها در درصد نوع قرارگیری مولکول‌ها و درصد وجود آب در ساختار آن‌ها است. در ساختار SI، SII و SH به ترتیب ۸۶/۶۱ درصد، ۸۲/۳۵ درصد و ۱۷/۶۱ درصد مولکول آب وجود دارد [۲۷-۲۹]. از ۱۰۳ دی اکسالان و همچنین سیکلوهگزان به صورت مجزا در پژوهش‌های گذشته به عنوان بهبود دهنده شرایط ترمودینامیکی گاز کربن دی اکسید استفاده شده است. اما در این پژوهش استفاده هم‌زمان ۱۰۳ دی اکسالان به عنوان یک بهبود دهنده محلول در آب و سیکلوهگزان به عنوان یک بهبود دهنده نامحلول در آب بررسی شده است. در این مقاله به منظور کاهش فشار، افزایش دمای تشکیل هیدرات، ذخیره‌سازی دی اکسید کربن و بهبود شرایط ترمودینامیکی تشکیل هیدرات از دو بهبود دهنده سیکلوهگزان و ۱۰۳ دی اکسالان به صورت جداگانه و مخلوط با هم استفاده می‌شود. همچنین با توجه به اندازه مولکول‌های بهبود دهنده و شرایط ترمودینامیکی ساختار نوع دوم هیدرات تشکیل می‌شود. از سوی دیگر، به منظور بررسی تعادل ترمودینامیکی تشکیل هیدرات، پارامترهای دما، فشار و حضور بهبود دهنده ۱۰۳ دی اکسالان در غلظت‌های مختلف (۴/۱ درصد، ۶/۴ درصد و ۱۰/۲ درصد) بررسی می‌شود. در گامی دیگر حضور غلظت ثابت سیکلوهگزان نیز بررسی می‌شود و در ادامه نیز حضور هم‌زمان سیکلوهگزان و ۱۰۳ دی اکسالان بررسی می‌شود.

۲- مواد و روش‌ها

۲-۱- مواد

به منظور تشکیل هیدرات با توجه به اهداف این پژوهش از مواد ذکر شده در جدول ۱ استفاده شده است که مشخصات آن شامل خواص فیزیکی، درصد خلوص و ساختار در جدول ۱ قابل مشاهده است.

جدول (۱) مواد استفاده شده در پژوهش

نام ماده	نام سازنده	وزن مولکولی g.mol ^{-۱}	نقطه ذوب °C	نقطه خلوص %
آب مقطر	-	۱۸/۰۱	۰	۱۰۰
دی اکسید کربن	-	۴۴/۰۱	-۷۸	۹۹
مرک	مرک	۷۴/۰۸	-۲۶	۹۹
سیکلوهگزان	مرک	۸۴/۱۶	۶/۴۷	۹۹

فاز مایع، بخار و هیدرات و هیدروکربن در فاز مایع می‌توانند تشکیل شوند.

همچنین بهمنظور محاسبه درصد خطای داده‌های به دست آمده از آزمایشات در مقایسه با داده‌های گزارش شده در مراجع از رابطه (۷) استفاده شده است.

$$\left| \frac{P^{exp} - P^{ref}}{P^{exp}} \right| * 100 = \text{درصد خطای} \quad (7)$$

۳- بحث و نتایج

بررسی منابع کتابخانه‌ای [۳۰] نشان داد در حالت بهینه غلظت ۱ و ۳ دی اکسالان $1/4$ و $10/2$ درصد بوده که در این پژوهش نیز از این درصد‌ها استفاده خواهد شد. همچنین به منظور بررسی دقیق تر تأثیر غلظت بر شرایط ترمودینامیکی غلظت $6/4$ درصد نیز در نظر گرفته خواهد شد. بنابراین، نتایج سیستم‌های مختلف شامل سیستم آب+دی‌اکسید کربن، آب+سیکلوهگزان+دی‌اکسید کربن، آب+دی اکسالان (با غلظت‌های $4/1$ ، $6/4$ و $10/2$ دی‌اکسید کربن)، آب+سیکلوهگزان+۳ دی اکسالان (با غلظت‌های $4/1$ ، $6/4$ و $10/2$ دی‌اکسید کربن در این بخش تحلیل خواهد شد.

۳-۱- سیستم آب + کربن دی‌اکسید

این سیستم بهمنظور کالیبره کردن و اطمینان از عملکرد دستگاه انجام شده و با به دست آوردن فشار و دمای تعادلی صحت دستگاه مورد بررسی قرار گرفت. دما و فشار تعادلی به دست آمده از این آزمایش به همراه دما و فشار تعادلی گزارش شده در مطالعات کتابخانه‌ای [۳۲] در جدول ۲ نشان داده شده است.

جدول (۲) نتایج آزمایش سیستم آب+دی‌اکسید کربن و مقایسه با مراجع [۳۲]

درصد خطای	فشار تعادلی گزارش شده در		
	دما تعادلی مراجع	فشار تعادلی bar	فشار تعادلی Bar
۲/۷۴	۱۸/۴۸	۱۹	۲۷۶/۴۵
۰/۷	۲۴/۲۷	۲۴/۱	۲۷۷/۸۵
۱/۰۲	۳۲/۱۳	۳۱/۸	۲۸۰/۶۰

این روش ابتدا راکتور به کمک آب مقطر کاملاً شستشو داده می‌شود و به کمک پمپ خلاء کلیه مواد موجود باقی مانده در راکتور تخلیه می‌شود. سپس محلول مورد نظر با غلظت مورد نظر داخل راکتور ریخته می‌شود. پس از آن گاز با فشار مورد نیاز درون راکتور تزریق شده و با روشن کردن همزن چرخشی و سیرکولاتور تشکیل هیدرات آغاز می‌شود. پس از تنظیم دما و فشار مورد نظر با ثابت نگه داشتن شرایط و زمان کافی سیستم پایدار شده و هیدرات تشکیل می‌شود. پس از آن به منظور تجزیه هیدرات گرمایش پلهای آغاز شده و هر 20 دقیقه دمای سیستم $5/0$ کلوین افزایش می‌یابد و پس از آن در مدت زمان 4 ساعت دمای سیستم $0/1$ کلوین افزایش می‌یابد [۳۰, ۳۱].

۳-۲- تئوری

هنگامی که در این سیستم چند جزئی، چند فاز مختلف بدون واکنش و نیروی حرکه‌ی خارجی (پتانسیل شیمیایی، دما یا فشار) در کنار هم قرار گیرند و تغییرات بین فازها صفر باشد، اصطلاحاً آن سیستم دارای تعادل فازی است. اگر هر یک از پارامترها شامل پتانسیل شیمیایی، دما و فشار در یک فاز برابر باشد به ترتیب تعادل حرارتی، مکانیکی و شیمیایی برقرار است. در تعادل حرارتی سیستم از رابطه (۱)، در تعادل مکانیکی سیستم از رابطه (۲) و در تعادل شیمیایی سیستم از رابطه (۳) پیروی می‌کند.

$$T_1=T_2=\dots=T_{NP} \quad (1)$$

$$P_1=P_2=\dots=P_{NP} \quad (2)$$

$$\mu_1=\mu_2=\dots=\mu_{iN} \quad (3)$$

با توجه به روابط بالا، هنگامی که دمای ثابت در نظر گرفته شود برای یک جزء می‌توان رابطه (۴) را برقرار نمود.

$$d\mu_i=RTd\ln f_i \quad (4)$$

اگر از رابطه (۴) در دمای ثابت انتگرال گرفته شود، رابطه (۵) بدست خواهد آمد.

$$\mu_i=RT\ln f_i+\mu_i c \quad (5)$$

μ_i یک متغیر وابسته به دما بوده که با شرط ثابت بودن دما در همه‌ی فازها رابطه (۶) بدست می‌آید.

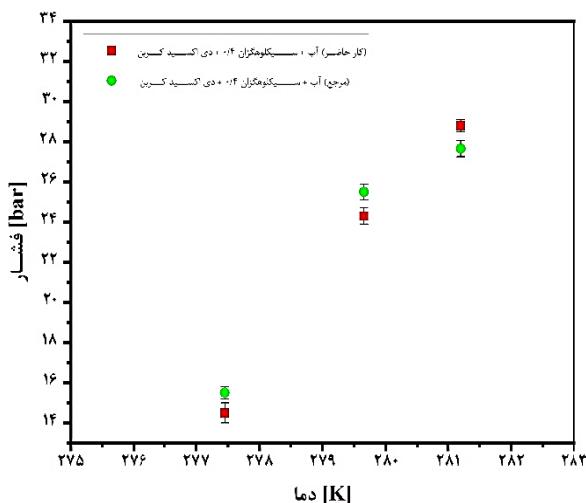
$$f_i\alpha=f_i\beta=\dots=f_i Nc \quad i=1,\dots,Nc \quad (6)$$

برای سیستم‌های تشکیل هیدرات که شامل آب و گاز می‌باشند، در صورت فراهم بودن شرایط چهار فاز آب و یخ در

جدول (۳) نتایج آزمایش سیستم آب+سیکلوهگزان (غلظت $0/4\text{ wt}\%$ +دی اکسید کربن و مقایسه با مراجع [۳۲]

دما _ی تعادلی درصد خطای مراجع	فشار تعادلی گزارش شده در دراست	فشار تعادلی	
		bar	K
۶/۹	۱۵/۵	۱۴/۵	۲۷۷/۴۵
۴/۹۳	۲۵/۵	۲۴/۳	۲۷۹/۶۵
۴/۱۶	۲۷/۶	۲۸/۸	۲۸۱/۲

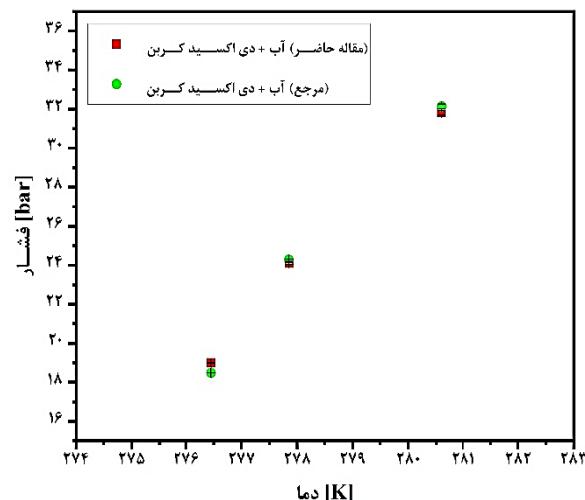
نتایج داده‌های استخراج شده از سیستم آب+سیکلوهگزان (غلظت $0/4\text{ wt}\%$ +دی اکسید کربن به همراه داده‌های استخراج شده از مرجع در شکل ۳ آورده شده است.



شکل (۳) داده‌های تعادلی سیستم آب+سیکلوهگزان (غلظت $0/4\text{ wt}\%$ +دی اکسید کربن و مقایسه با مراجع [۳۲]

شکل ۴ نمودار مقایسه نتایج به دست آمده از آزمایش‌های سیستم آب+دی اکسید کربن و آب+سیکلوهگزان+دی اکسید کربن را نشان می‌دهد. همان‌گونه که در شکل ۴ قابل مشاهده است، افزودن سیکلوهگزان باعث افزایش دما در حدود ۲ درجه کلوین در فشار ثابت شده است. البته در فشارهای بیشتر افزایش دما میزانی کمتر از ۲ درجه کلوین دارد. با توجه به اینکه سیکلوهگزان یک بهبوددهنده است، افزودن سیکلوهگزان به دلیل نامحلول بودن آن درون آب و بزرگ بودن مولکول‌های آن موجب تغییر ساختار هیدرات تشکیل شده از ساختار SII به ساختار SII و با توجه به اینکه دی اکسید کربن حفرات کوچک‌تر و سیکلوهگزان حفرات بزرگ‌تر را پر می‌کند، بنابراین پایداری سیستم

همان‌گونه که در جدول نیز مشخص است، درصد خطای آزمایش‌ها بسیار اندک (بیشترین درصد خطای $2/74\%$ درصد) و قابل صرف نظر کردن است. بنابراین می‌توان آزمایشات را با سیستم عملکرد سیستم صحیح است و می‌توان آزمایشات را با استخراج شده از سیستم آب+دی اکسید کربن به همراه داده‌های استخراج شده از مرجع [۳۲] در شکل ۲ آورده شده است. همان‌گونه که قابل مشاهده است داده‌های آزمایشگاهی و داده‌های مرجع [۳۲] به هم نزدیک بوده و خطای کمی دارد.

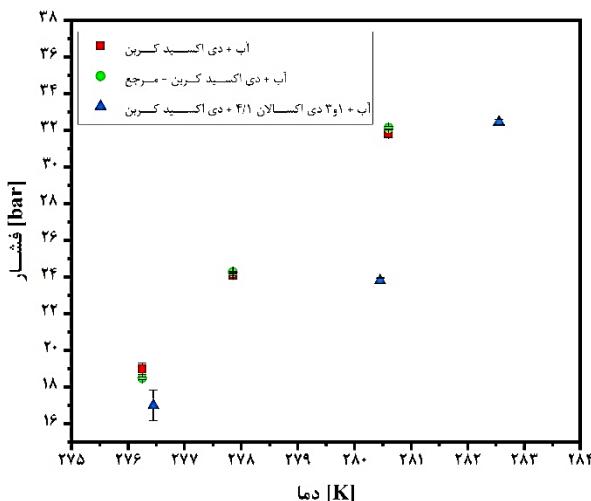


شکل (۲) داده‌های تعادلی سیستم آب+دی اکسید کربن و مقایسه با مراجع [۳۲]

۳-۲-سیستم آب + سیکلوهگزان (غلظت $0/4\text{ wt}\%$ +دی اکسید کربن

سیستم بعدی مورد آزمایش سیستم آب + سیکلوهگزان + دی اکسید کربن است. اضافه کردن سیکلوهگزان با غلظت معین به دلیل نامحلول بودن در آب موجب تشکیل یک سیستم چهار فازی شده که برای اطمینان از داده‌ها باید سه نقطه تعادلی اندازه‌گیری شود. نتایج این آزمایش در جدول ۳ آورده شده است. همچنین نتایج آزمایش‌ها با داده‌های گزارش شده در مراجع [۳۳] نیز مقایسه شده که نتایج نشان می‌دهد داده‌های این سیستم نیز انطباق خوبی با مراجع [۳۳] دارد.

هیدراتات را بهبود می‌دهد. مطابق شکل افزایش دمای تعادلی در فشارهای بالاتر (۳۰ تا ۳۵ بار)، بیشتر می‌باشد. با توجه به این نکته می‌توان نتیجه گرفت که این ماده برای گاز کربن دی‌اکسید یک بهبوددهنده ترمودینامیکی است.



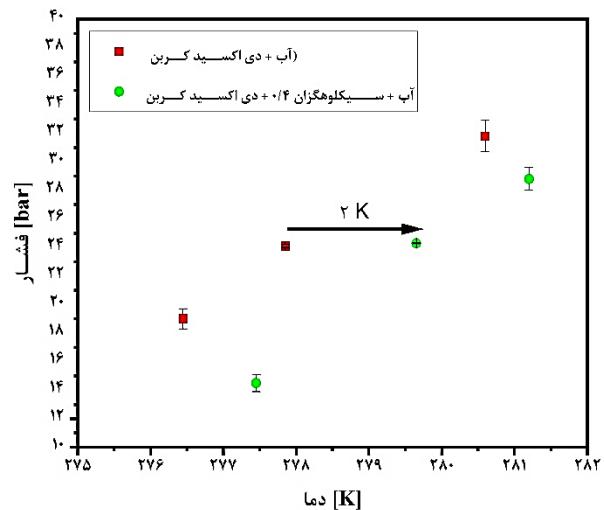
شکل (۵) داده‌های تعادلی سیستم آب+دی‌اکسید کربن و مقایسه با داده‌های تعادلی سیستم آب+دی‌اکسید کربن مراجع [۳۲] و آب+۱و۳ دی‌اکسالان (غلظت $\text{wt}\% \text{CO}_2$)+دی‌اکسید کربن

۴-۳-سیستم آب+۱و۳ دی‌اکسالان (غلظت $\text{wt}\% \text{CO}_2$)+دی‌اکسید کربن
سیستم آب+۱و۳ دی‌اکسالان (غلظت $\text{wt}\% \text{CO}_2$)+دی‌اکسید کربن مورد مطالعه قرار گرفته است. نتایج آزمایش‌های این سیستم در جدول ۵ قابل مشاهده است. جهت بررسی اثر این غلظت از بهبوددهنده بر روی شرایط تعادلی هیدراتات کربن دی‌اکسید نیز داده‌های به دست آمده با داده‌های تعادلی آب خالص در این پژوهش و مرجع [۳۳] در شکل ۶ نشان داده شده است.

جدول (۵) نتایج آزمایش سیستم آب+۱و۳ دی‌اکسالان (غلظت $\text{wt}\% \text{CO}_2$)+دی‌اکسید کربن

فشار تعادلی bar	دمای تعادلی K
۱۵/۸۷	۲۷۸/۳۵
۲۱/۹	۲۸۱
۳۰/۵	۲۸۳/۷۵

هیدراتات بیشتر شده است. در نهایت می‌توان بیان کرد که سیکلوهگزان موجب بهبود شرایط ترمودینامیکی و پایداری بیشتر سیستم هیدراتات می‌شود.



شکل (۶) داده‌های تعادلی سیستم آب+دی‌اکسید کربن و مقایسه با داده‌های تعادلی سیستم آب+سیکلوهگزان (غلظت $\text{wt}\% \text{CO}_2$)+دی‌اکسید کربن

۳-۳-سیستم آب+۱و۳ دی‌اکسالان (غلظت $\text{wt}\% \text{CO}_2$)+دی‌اکسید کربن

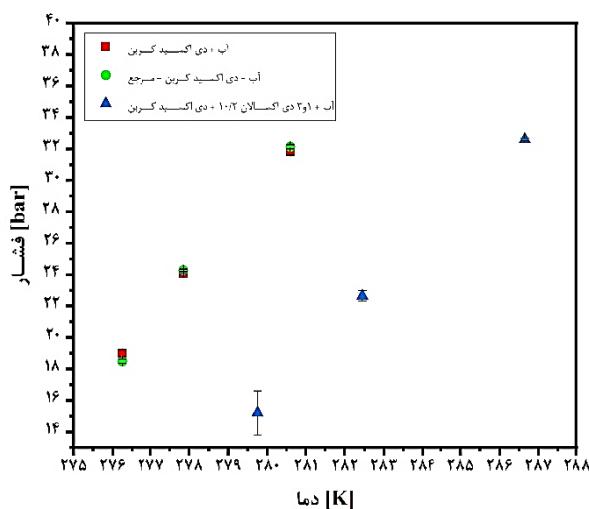
در این قسمت سیستم آب+۱و۳ دی‌اکسالان (غلظت $\text{wt}\% \text{CO}_2$)+دی‌اکسید کربن مورد مطالعه قرار گرفته است. نتایج آزمایش‌های این سیستم در جدول ۴ قابل مشاهده است.

جدول (۴) نتایج آزمایش سیستم آب+۱و۳ دی‌اکسالان (غلظت $\text{wt}\% \text{CO}_2$)+دی‌اکسید کربن

فشار تعادلی bar	دمای تعادلی K
۱۷	۲۷۶/۲۵
۲۳/۸	۲۸۰/۴۵
۳۲/۴۵	۲۸۲/۵۵

نتایج داده‌های استخراج شده از سیستم آب+۱و۳ دی‌اکسالان (غلظت $\text{wt}\% \text{CO}_2$)+دی‌اکسید کربن به همراه داده‌های استخراج شده از سیستم آب+دی‌اکسید کربن موجود در مراجع [۳۲] در شکل ۵ آورده شده است. نتایج به خوبی نشان می‌دهد افروden ۱و۳ دی‌اکسالان باعث افزایش دمای تعادلی در فشار ثابت شده و شرایط ترمودینامیکی تشکیل

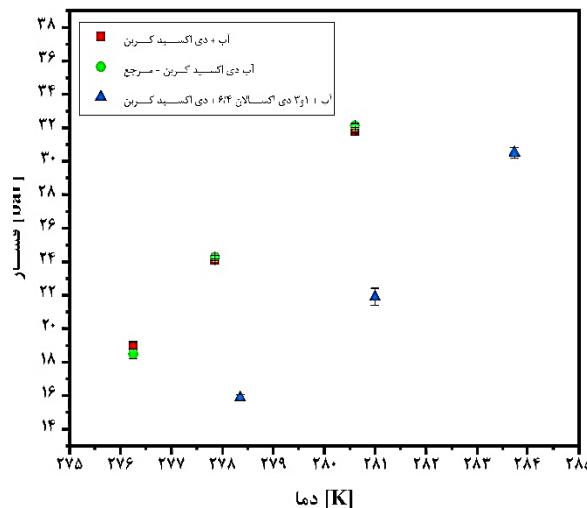
آب+دی اکسید کربن استخراجی از مراجع [۳۲] را نشان می‌دهد. همان‌گونه که در شکل مشاهده می‌شود، افزودن ۳و۱ دی اکسالان با غلظت $10/2\% \text{wt}$ به سیستم باعث دمای تعادلی در فشار ثابت شده است. نتایج نشان می‌دهد افزایش دمای تعادلی در فشارهای پایین (۱۵ تا ۲۰ بار) به میزان ۵ درجه کلوین و در فشارهای بالا (۳۰ تا ۳۵ بار) ۶ درجه کلوین است. به طور کلی می‌توان نتیجه گرفت افزودن ۱و۳ دی اکسالان به بهبود شرایط ترمودینامیکی تشکیل هیدرات کمک می‌کند.



شکل (۷) داده‌های تعادلی سیستم آب+دی اکسید کربن و مقایسه با داده‌های تعادلی سیستم آب+دی اکسید کربن مراجع [۳۲] و آب+۱و۳ دی اکسالان (غلظت $10/2\% \text{wt}$)+دی اکسید کربن

همچنین در شکل ۸ نمودار مقایسه داده‌های استخراجی از سیستم آب+۱و۳ دی اکسالان (غلظت $10/2\% \text{wt}$)+دی اکسید کربن با داده‌های استخراجی از سیستم آب+۱و۳ دی اکسالان (غلظت $6/4\% \text{wt}$)+دی اکسید کربن و آب+۱و۳ دی اکسالان (غلظت $10/2\% \text{wt}$)+دی اکسید کربن آورده شده است. نتایج به خوبی نشان می‌دهد با افزایش غلظت ۱و۳ دی اکسالان تأثیر بهبود دهنده‌گی این ماده بیشتر شده و موجب افزایش دمای تعادلی و پایداری سیستم تشکیل هیدرات می‌شود.

همان‌گونه که در شکل ۶ قابل مشاهده است، افزودن ۱و۳ دی اکسالان با غلظت $6/4\% \text{wt}$ باعث بهبود شرایط ترمودینامیکی نسبت به سیستم آب+دی اکسید کربن شده و همچنین با افزایش غلظت ۱و۳ دی اکسالان در یک فشار ثابت دمای تعادلی به میزان $3/5$ درجه افزایش یافته است. همچنین در فشارهای بالاتر (۳۰ تا ۳۵ بار) میزان افزایش دمای تعادلی نیز بیشتر است.



شکل (۶) داده‌های تعادلی سیستم آب+دی اکسید کربن و مقایسه با داده‌های تعادلی سیستم آب+دی اکسید کربن مراجع [۳۲] و آب+۱و۳ دی اکسالان (غلظت $6/4\% \text{wt}$)+دی اکسید کربن

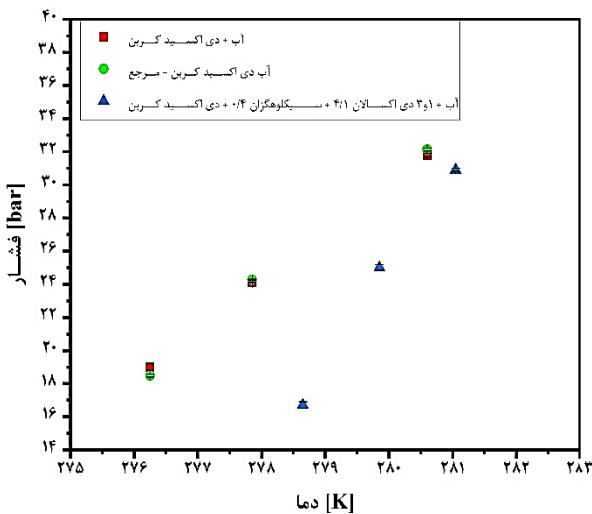
۳-۵-۳- سیستم آب+۱و۳ دی اکسالان (غلظت $6/4\% \text{wt}$)+دی اکسید کربن
سیستم آب+۱و۳ دی اکسالان (غلظت $6/4\% \text{wt}$)+دی اکسید کربن مورد مطالعه قرار گرفته است. نتایج آزمایش‌های این سیستم در جدول ۶ قابل مشاهده است.

جدول (۶) نتایج آزمایش سیستم آب+۱و۳ دی اکسالان (غلظت $6/4\% \text{wt}$)+دی اکسید کربن

دمای تعادلی	فشار تعادلی
	bar
	K
۱۵/۲	۲۷۹/۷۵
۲۲/۶۵	۲۸۲/۴۵
۳۲/۶	۲۷۶/۶۵

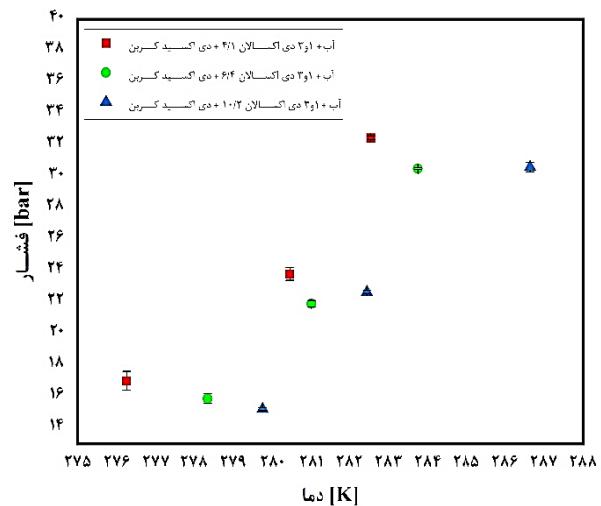
در شکل ۷ نمودار مقایسه داده‌های سیستم آب+۱و۳ دی اکسالان (غلظت $10/2\% \text{wt}$)+دی اکسید کربن با داده‌های سیستم آب+دی اکسید کربن و داده‌های سیستم

(غلظت ۰/۴٪.wt) و او_۳ دی‌اکسالان (غلظت ۱/۴٪.wt) باعث بهبود شرایط ترمودینامیکی و افزایش دمای تعادلی در فشار ثابت شده است.



شکل (۹) داده‌های تعادلی سیستم آب+دی‌اکسید کربن و مقایسه با داده‌های تعادلی سیستم آب+دی‌اکسید کربن مراجع [۳۲] و آب+سیکلوهگزان (غلظت ۰/۴٪.wt) و او_۳ دی‌اکسالان (غلظت ۰/۴٪.wt)+دی‌اکسید کربن

در شکل ۱۰ نمودار مقایسه داده‌های استخراجی از سیستم آب+سیکلوهگزان (غلظت ۰/۴٪.wt)+دی‌اکسید کربن و سیستم آب+او_۳ دی‌اکسالان (غلظت ۰/۴٪.wt)+دی‌اکسالان (غلظت ۰/۴٪.wt)+دی‌اکسید کربن آورده شده است. نتایج این نمودار نیز به خوبی نشان می‌دهد استفاده همزمان از دو بهبوددهنده در فشارهای پایین (۱۵ تا ۲۰ بار) موجب بهبود بیشتر شرایط ترمودینامیکی تشکیل هیدراتات نسبت به استفاده هر یک از بهبوددهنده‌ها به تنها ی می‌شود. با افزایش فشار به دلیل تغییر ساختار هیدراتات و نامنظم شدن این ساختار، تأثیر استفاده همزمان‌کرنگ‌تر شده و داده‌های تعادلی استفاده همزمان دو بهبوددهنده شبیه به استفاده هر یک از بهبوددهنده‌ها به تنها ی می‌شود.



شکل (۸) داده‌های تعادلی سیستم آب+او_۳ دی‌اکسالان (با غلظت‌های ۰/۶٪.wt و ۰/۴٪.wt)+دی‌اکسید کربن

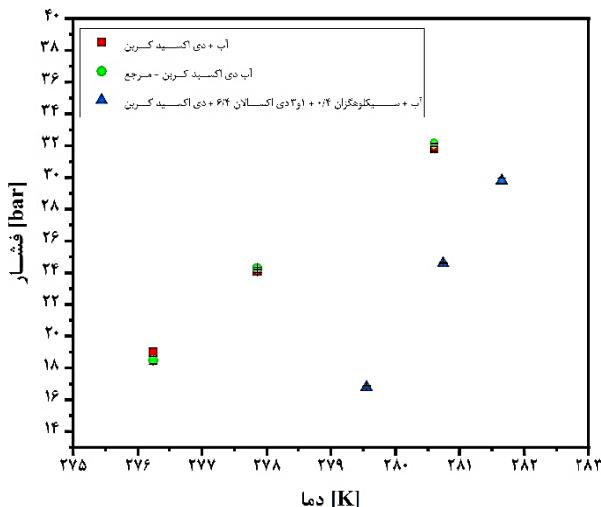
۳-۶-۳- سیستم آب+سیکلوهگزان (غلظت٪.wt ۰/۴+او_۳ دی‌اکسالان (غلظت٪.wt ۰/۴+دی‌اکسید کربن

در این قسمت استفاده همزمان دو بهبود دهنده سیکلوهگزان و او_۳ دی‌اکسالان و تاثیر آن بر دما و فشار تعادلی بررسی شده است. در جدول ۷ داده‌های تعادلی سیستم آب+سیکلوهگزان (غلظت٪.wt ۰/۴+او_۳ دی‌اکسالان (غلظت٪.wt ۰/۴)+دی‌اکسید کربن آورده شده است. لازم به ذکر است داده‌های تعادلی این سیستم به روش گرمایش پله‌ای به دست آمده است.

جدول (۷) نتایج آزمایش سیستم آب+سیکلوهگزان (غلظت٪.wt ۰/۴+او_۳ دی‌اکسالان (غلظت٪.wt ۰/۴+دی‌اکسید کربن

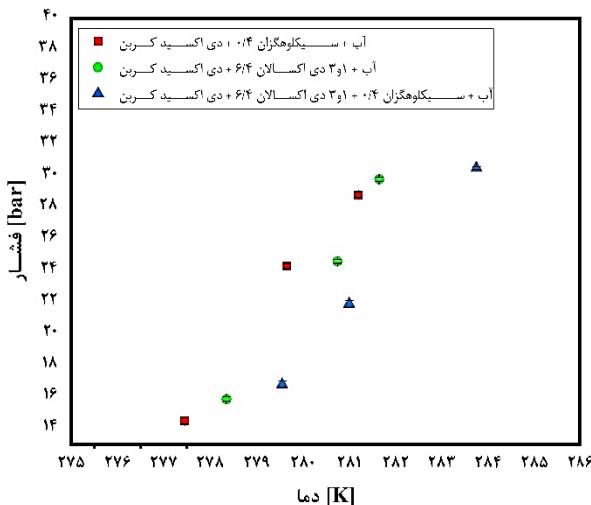
دما تعادلی	فشار تعادلی
K	bar
۲۷۸/۶۵	۱۶/۷
۲۸۰/۳۵	۲۵/۲
۲۸۱/۵۵	۳۱/۲

در شکل ۹ نمودار مقایسه داده‌های سیستم آب+سیکلوهگزان (غلظت٪.wt ۰/۴+او_۳ دی‌اکسالان (غلظت٪.wt ۰/۴+دی‌اکسید کربن با داده‌های سیستم آب+دی‌اکسید کربن و داده‌های سیستم آب+دی‌اکسید کربن استخراجی از مراجع [۳۲] نشان داده شده است. همان‌گونه که در شکل مشاهده می‌شود، استفاده همزمان سیکلوهگزان

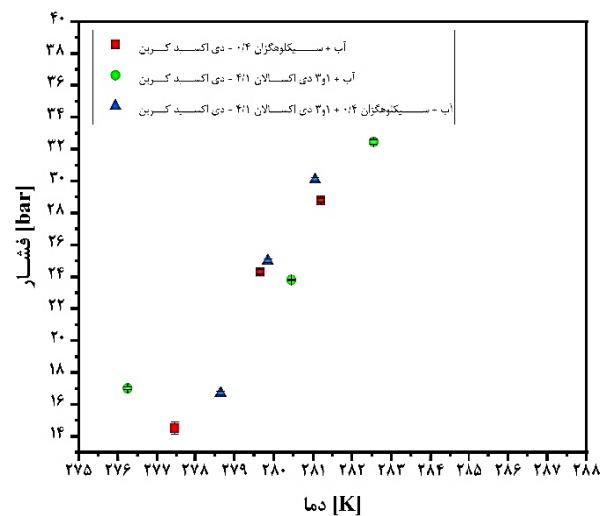


شکل (۱۱) داده‌های تعادلی سیستم آب+دی‌اکسید کربن و مقایسه با داده‌های تعادلی سیستم آب+دی‌اکسید کربن مراجع [۳۲] و آب+سیکلوهگزان (غلظت $4\% \text{wt}$) و ۳ دی‌اکسالان (غلظت $4\% \text{wt}$) و ۲ دی‌اکسید کربن

شکل ۱۲ نیز نشان می‌دهد استفاده از دو بهبوددهنده صورت همان در فشارهای پایین (۱۵ تا ۲۰ بار) نسبت به حالت خالص اثر بهبود دهنده‌ی بہتری داشته که با افزایش فشار نتایج نشان می‌دهد استفاده از بهبوددهنده‌های صورت جدا بهتر از استفاده همزمان آنها است. این موضوع می‌تواند مربوط به دلیل بی‌نظمی در ساختار باشد.



شکل (۱۲) داده‌های تعادلی سیستم آب+سیکلوهگزان (غلظت $6\% \text{wt}$) و ۳ دی‌اکسالان (غلظت $6\% \text{wt}$) و ۲ دی‌اکسید کربن و سیستم آب+دی‌اکسالان (غلظت $4\% \text{wt}$) و ۳ دی‌اکسید کربن



شکل (۱۰) داده‌های تعادلی سیستم آب+سیکلوهگزان (غلظت $4\% \text{wt}$) و ۳ دی‌اکسالان (غلظت $4\% \text{wt}$) و ۲ دی‌اکسید کربن و سیستم آب+دی‌اکسالان (غلظت $4\% \text{wt}$) و ۳ دی‌اکسید کربن

۷-۳- سیستم آب+سیکلوهگزان (غلظت $4\% \text{wt}$) و ۳ دی‌اکسالان (غلظت $4\% \text{wt}$) و ۲ دی‌اکسید کربن

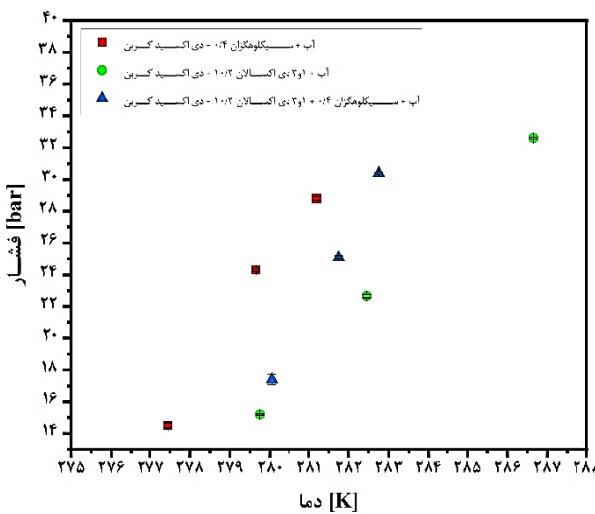
سیستم بعدی، سیستم آب+سیکلوهگزان (غلظت $4\% \text{wt}$) و ۳ دی‌اکسالان (غلظت $4\% \text{wt}$) و ۲ دی‌اکسید کربن است که نتایج داده‌های تعادلی آن در جدول ۸ آورده شده است.

جدول (۸) نتایج آزمایش سیستم آب+سیکلوهگزان (غلظت $4\% \text{wt}$) و ۳ دی‌اکسالان (غلظت $4\% \text{wt}$) و ۲ دی‌اکسید کربن

دمای تعادلی	فشار تعادلی	
	bar	K
۱۶/۵		۲۷۹/۱۵
۲۴/۶		۲۸۱/۲۵
۳۰/۹		۲۸۲/۹۵

شکل ۱۱ نیز نشان می‌دهد استفاده همزمان از دو بهبوددهنده سیکلوهگزان و ۳ دی‌اکسالان شرایط ترمودینامیکی را بهبود داده و دمای تعادلی را در فشار ثابت به میزان ۳ درجه کلوین افزایش می‌دهد.

داده‌های تعادلی سیستم آب+۱۰/۲ دی‌اکسالان (غلظت٪.wt) در نهایت اکسید کربن و سیستم آب+سیکلوهگزان (غلظت٪.wt) در نهایت اکسید کربن و ۳ دی‌اکسالان (غلظت٪.wt) در نهایت اکسید کربن آورده و با یکدیگر مقایسه شده است. نتایج نشان می‌دهد استفاده هم‌زمان از دو بهبوددهنده سیکلوهگزان و ۱۰/۲ دی‌اکسالان باعث بهبود شرایط ترمودینامیکی (کاهش فشار فرآیند) نسبت به عدم استفاده از بهبود دهنده در فرآیند هیدرات شده است.



شکل ۱۴) داده‌های تعادلی سیستم آب+سیکلوهگزان (غلظت٪.wt)+دی‌اکسید کربن و مقایسه با داده‌های تعادلی سیستم آب+۱۰/۲ دی‌اکسالان (غلظت٪.wt)+دی‌اکسید کربن و سیستم آب+سیکلوهگزان (غلظت٪.wt)+۱۰/۲ دی‌اکسالان (غلظت٪.wt)+دی‌اکسید کربن

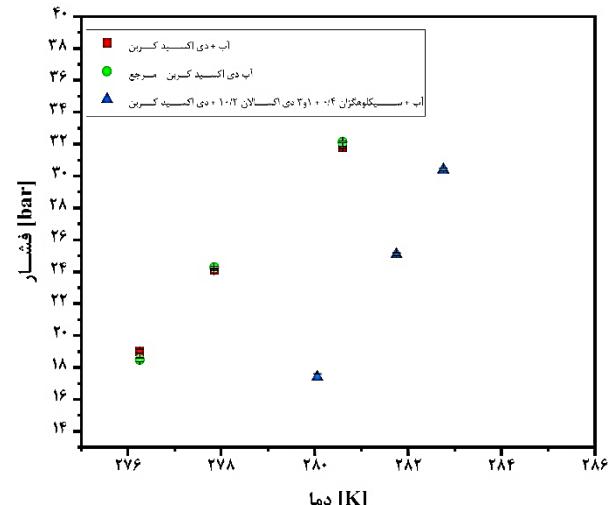
شکل ۱۵ داده‌های تعادلی سیستم‌های آب+سیکلوهگزان (غلظت٪.wt)+۱۰/۲ دی‌اکسالان با غلظت‌های مختلف+دی‌اکسید کربن را نشان می‌دهد. همان‌گونه که در شکل نیز مشاهده می‌شود، افزایش غلظت ۱۰/۲ دی‌اکسالان دمای تعادلی افزایش یافته و شرایط تشکیل هیدرات پایدارتر می‌شود.

۸-۸-۸- سیستم آب+سیکلوهگزان (غلظت٪.wt)+۱۰/۲ دی‌اکسالان (غلظت٪.wt)+دی‌اکسید کربن

در نهایت سیستم آب+سیکلوهگزان (غلظت٪.wt)+۱۰/۲ دی‌اکسالان (غلظت٪.wt)+دی‌اکسید کربن مورد بررسی قرار گرفت. نتایج داده‌های تعادلی این سیستم در جدول ۹ و شکل ۱۳ قابل مشاهده است. نتایج نشان می‌دهد، استفاده از این سیستم موجب افزایش دمای تعادلی به میزان ۴ درجه کلوین نسبت به سیستم آب+دی‌اکسید کربن شده است. همچنین نتایج نشان می‌دهد استفاده هم‌زمان از دو بهبوددهنده منجر به بهبود شرایط ترمودینامیکی به طور چشمگیر شده است.

جدول (۹) نتایج آزمایش سیستم آب+سیکلوهگزان (غلظت٪.wt)+۱۰/۲ دی‌اکسالان (غلظت٪.wt)+دی‌اکسید کربن

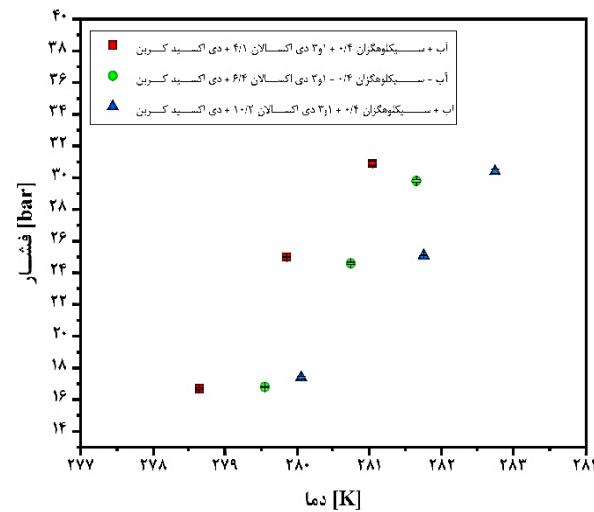
دما تعادلی	فشار تعادلی	
	bar	K
۱۷/۴		۲۸۰/۳۵
۲۵/۱		۲۸۲/۲۵
۳۰/۴		۲۸۳/۵۵



شکل (۱۳) داده‌های تعادلی سیستم آب+دی‌اکسید کربن و مقایسه با داده‌های تعادلی سیستم آب+دی‌اکسید کربن مراجعت [۳۲] و آب+سیکلوهگزان (غلظت٪.wt)+۱۰/۲ دی‌اکسالان (غلظت٪.wt)+دی‌اکسید کربن

در شکل ۱۴ نتایج داده‌های تعادلی سیستم‌های آب+سیکلوهگزان (غلظت٪.wt)+۱۰/۲ دی‌اکسید کربن و آب+دی‌اکسید کربن

دماهی کمتر از ۲ درجه کلوین دارد. افزودن سیکلوهگزان به دلیل بزرگ بودن مولکول‌های آن موجب تغییر ساختار هیدرات تشکیل شده از ساختار SII به ساختار SII و با توجه به اینکه دی‌اکسید کربن حفرات کوچک‌تر و سیکلوهگزان حفرات بزرگ‌تر را پر می‌کند، بنابراین پایداری سیستم هیدرات بیشتر شده و شرایط تشکیل هیدرات بهبود پیدا کرده است. همچنین در فشارهای پایین (۱۵ تا ۲۰ بار) استفاده از ۱۰/۳ دی‌اکسالان با غلظت $wt\% = ۴/۱$ تغییر محسوسی در دماهی تعادلی نسبت به سیستم آب+دی‌اکسید کربن ایجاد نکرده و این در حالی است که فشارهای بالا (۳۵ تا ۴۰ بار) استفاده از بهبوددهنده ۱۰/۳ دی‌اکسالان با غلظت $wt\% = ۴/۱$ دماهی تعادلی را به میزان ۲ تا ۳ درجه کلوین نسبت به سیستم آب+دی‌اکسید کربن افزایش داده است. همچنین استفاده از ۱۰/۳ دی‌اکسالان در غلظت‌های $wt\% = ۶/۴$ و $۱۰/۲$ دماهی تعادلی را به میزان $۳/۵$ و ۵ درجه کلوین نسبت به سیستم آب+دی‌اکسید کربن افزایش داده است. از سوی دیگر نتایج نشان می‌دهد استفاده هم‌زمان سیکلوهگزان با غلظت‌های موجب افزایش دماهی تعادلی نسبت به سیستم آب+دی‌اکسید کربن شده است، بطوریکه در فشارهای پایین (۱۵ تا ۲۰ بار) استفاده هم‌زمان از سیکلوهگزان و ۱۰/۳ دی‌اکسالان با غلظت‌های $wt\% = ۴/۱$ ، $۶/۴$ و $۱۰/۲$ دماهی تعادلی را به ترتیب $۲/۵$ ، ۳ و ۴ درجه کلوین افزایش داده و در فشارهای بالا (۳۰ تا ۳۵ بار)، افزایش دماهی تعادلی به ترتیب ۱ ، $۲/۵$ و ۳ درجه کلوین بود. بهطور کلی می‌توان نتیجه گرفت افزودن ۱۰/۳ دی‌اکسالان به بهبود شرایط ترمودینامیکی تشکیل هیدراتات کمک می‌کند و با افزایش غلظت ۱۰/۳ دی‌اکسالان تاثیر بهبود آن بر شرایط ترمودینامیکی تشکیل هیدراتات بهتر شده است. حضور بهبود دهنده ۱۰/۳ دی‌اکسالان باعث تغییر ساختار هیدراتات کربن دی‌اکسید از نوع I به ساختار نوع II می‌شود. در ساختار نوع II تعداد حفره‌های بیشتر از ساختار نوع I است. با توجه به افزایش تعداد حفرات کوچک و بزرگ مولکول‌های بیشتری امکان قرار گیری در این حفرات را دارند که حفرات بزرگ با مولکول‌های ۱۰/۳ دی‌اکسالان و حفرات کوچک با گاز کربن‌دی‌اکسید پر می‌شوند. به همین دلیل ساختار هیدراتات پایدارتر شده و دماهی تعادلی هم افزایش پیدا می‌کند. پس از مقایسه داده‌های استفاده هم‌زمان از هر دو بهبوددهنده نسبت به استفاده از سیکلوهگزان بهبود شرایط ترمودینامیکی و افزایش ۲ درجه کلوین دماهی تعادلی تشکیل هیدراتات نسبت به حالت بدون افزودن بهبوددهنده شد. البته در فشارهای بیشتر افزایش



شکل (۱۵) داده‌های تعادلی سیستم آب+سیکلوهگزان (غلظت $۱۰/۳$ دی‌اکسالان با غلظت‌های $۴/۱$ ، $۶/۴$ و $۱۰/۲$ دی‌اکسید کربن)

بررسی آزمایش‌ها نشان می‌دهد، در فشارهای پایین (۱۵ تا ۲۰ بار) استفاده هم‌زمان سیکلوهگزان با غلظت‌های کمتر از ۱۰/۳ دی‌اکسالان تأثیر بهتری در بهبود شرایط ترمودینامیکی داشته است. در فشارهای بالاتر (۳۰ تا ۳۵ بار) استفاده هم‌زمان از هر دو بهبوددهنده با غلظت بالای ۱۰/۳ دی‌اکسالان باعث کاهش پایداری و شرایط ترمودینامیکی تشکیل هیدراتات بهبوددهنده صورت جدگانه نسبت به استفاده هر یک از بهبوددهنده به صورت جدگانه می‌باشد. بررسی‌ها نشان می‌دهد افزودن هر یک از بهبوددهنده باعث تبدیل ساختار هیدراتات تشکیل شده از ساختار SII به ساختار SII شده است. همچنین استفاده هم‌زمان از دو بهبوددهنده در غلظت بالای ۱۰/۳ دی‌اکسالان باعث افزایش بی‌نظمی ساختار و کاهش پایداری آن می‌شود.

۴-نتیجه گیری

در پژوهش حاضر، به بررسی دما و فشار تعادلی تشکیل هیدراتات دی‌اکسید کربن و تأثیر افزودن بهبوددهنده‌های سیکلوهگزان و ۱۰/۳ دی‌اکسالان پرداخته شد. در ابتدا تأثیر افزودن هر یک از بهبوددهنده‌های صورت مجزا بر دما و فشار تعادلی تشکیل هیدراتات پرداخته شده و سپس تأثیر استفاده هم‌زمان دو بهبوددهنده مورد بررسی قرار گرفت. نتایج نشان می‌دهد استفاده از سیکلوهگزان به عنوان بهبوددهنده‌نامحلول آب باعث بهبود شرایط ترمودینامیکی و افزایش ۲ درجه کلوین دماهی تعادلی تشکیل هیدراتات نسبت به حالت بدون افزودن بهبوددهنده شد. البته در فشارهای بیشتر افزایش

- [10] Q. Sun, Y.T. Kang, Review on CO₂ hydrate formation/dissociation and its cold energy application, *Renew. Sustain. Energy Rev.* 62 (2016) 478–494.
- [11] H. Pahlavanzadeh, M. Khanlarkhani, A.H. Mohammadi, Clathrate hydrate formation in (methane, carbon dioxide or nitrogen + tetrahydrofuran or furan + water) system: Thermodynamic and kinetic study, *J. Chem. Thermodyn.* 92 (2016) 168–174.
- [12] A.M. Gambelli, A. Di Schino, F. Rossi, Experimental characterization of CH₄ and CO₂ hydrates formation in presence of porous quartz and Cu gas-atomized particles: Thermodynamic analyses and evidences about the feasibility of CH₄/CO₂ reverse replacement, *Chem. Eng. Res. Des.* 186 (2022) 511–524.
- [13] J. Mok, W. Choi, S. Kim, J. Lee, Y. Seo, Salt-Induced Enhancement of Thermodynamic and Kinetic Co₂ Selectivity in Co₂ + N₂ Hydrate Formation and its Significance for Co₂ Sequestration, *SSRN Electron. J.* (2022).
- [14] J. Romero, F. Ventura, J. Caixach, J. Rivera, L.X. Godé, J.M. Niñerola, Identification of 1,3-Dioxanes and 1,3-Dioxolanes as Malodorous Compounds at Trace Levels in River Water, Groundwater, and Tap Water, *Environ. Sci. Technol.* 32 (1998) 206–216.
- [15] H. TAJIMA, A. YAMASAKI, F. KIYONO, Energy consumption estimation for greenhouse gas separation processes by clathrate hydrate formation, *Energy*. 29 (2004) 1713–1729.
- [16] J.K.S. Sayani, M.S. Khan, S.R. Pedapati, B. Lal, Experimental investigation on the phase behaviour for gas hydrates in CO₂ rich gas mixtures & multiphase system, *Energy Reports.* 8 (2022) 14793–14804.
- [17] L. Jiao, R. Wan, Z. Wang, Experimental investigation of CO₂ hydrate formation in silica nanoparticle system under static conditions, *J. Cryst. Growth.* 583 (2022) 126539.
- [18] J.-P. Torré, D. Haillot, S. Rigal, R. de Souza Lima, D. C., B. J.-P., 1,3 Dioxolane versus tetrahydrofuran as promoters for CO₂ -hydrate formation: Thermodynamics properties, and kinetics in presence of sodium dodecyl sulfate, *Chem. Eng. Sci.* 126 (2015) 688–697.
- [19] G.D. Holder, J.H. Hand, Multiple-phase equilibria in hydrates from methane, ethane, propane and water mixtures, *AIChE J.* 28 (1982) 440–447.
- [20] Z.W. Ma, P. Zhang, H.S. Bao, S. Deng, Review of fundamental properties of CO₂ hydrates and CO₂ capture and separation using hydration method, *Renew. Sustain. Energy Rev.* 53 (2016) 1273–1302.
- [21] N.N. Nguyen, A. V. Nguyen, Hydrophobic Effect on Gas Hydrate Formation in the Presence of Additives, *Energy & Fuels.* 31 (2017) 10311–10323.
- [22] E.D. Sloan Jr., C.A. Koh, C.A. Koh, *Clathrate Hydrates of Natural Gases*, CRC Press, 2007.

ترمودینامیکی تشکیل هیدرات را نسبت استفاده مجازی هر یک بهبود داد. در نهایت نتایج بررسی‌ها به خوبی نشان می‌دهد علی‌رغم انتظار استفاده همزمان از دو بهبوددهنده‌لزوًماً موجب بهبود شرایط ترمودینامیکی نسبت به استفاده هر یک از بهبود بهنهایی نداشته و این به دلیل افزایش بی‌نظمی ساختار هیدرات و متفاوت بودن اندازه حفرات در هنگام استفاده همزمان از هر دو بهبوددهنده است. نتایج نشان می‌دهد با توجه به هزینه‌های بالای تأمین دمای پایین و فشار بالا بهخصوص در مقیاس صنعتی و نیمه‌صنعتی، استفاده از بهبود دهنده‌ها می‌تواند دمای فرآیند را افزایش و فشار فرآیند را کاهش دهد. افزایش دمای و کاهش فشار می‌تواند هزینه‌های فرآیند را کاهش و توجیه‌پذیری اقتصادی فرآیند را بهبود دهد.

مراجع

- [1] J. Gholinezhad, A. Chapoy, B. Tohidi, Separation and capture of carbon dioxide from CO₂/H₂ syngas mixture using semi-clathrate hydrates, *Chem. Eng. Res. Des.* 89 (2011) 1747–1751.
- [2] S. Hejazi, H. Pahlavanzadeh, M. Manteghian, Experimental study and kinetic modeling on THF hydrate formation under a static electric field, *J. Nat. Gas Sci. Eng.* 95 (2021) 104162.
- [3] L. Fournaison, A. Delahaye, I. Chatti, GENERAL RESEARCH CO₂ Hydrates in Refrigeration Processes, *Carbon N. Y.* (2004) 6521–6526.
- [4] S. Rasi, J. Läntelä, A. Veijanen, J. Rintala, Landfill gas upgrading with countercurrent water wash, *Waste Manag.* 28 (2008) 1528–1534.
- [5] Y.F. Makogon, Natural gas hydrates – A promising source of energy, *J. Nat. Gas Sci. Eng.* 2 (2010) 49–59.
- [6] B.-B. Ge, X.-Y. Li, D.-L. Zhong, Y.-Y. Lu, Investigation of natural gas storage and transportation by gas hydrate formation in the presence of bio-surfactant sulfonated lignin, *Energy*. 244 (2022) 122665.
- [7] H.P. Veluswamy, A. Kumar, Y. Seo, J.D. Lee, P. Linga, A review of solidified natural gas (SNG) technology for gas storage via clathrate hydrates, *Appl. Energy*. 216 (2018) 262–285.
<https://doi.org/10.1016/j.apenergy.2018.02.059>.
- [8] H. Dashti, L. Zhehao Yew, X. Lou, Recent advances in gas hydrate-based CO₂ capture, *J. Nat. Gas Sci. Eng.* 23 (2015) 195–207.
- [9] A. Eslamimanesh, A.H. Mohammadi, D. Richon, P. Naidoo, D. Ramjugernath, Application of gas hydrate formation in separation processes: A review of experimental studies, *J. Chem. Thermodyn.* 46 (2012) 62–71.

- [30] H. Hassan, H. Pahlavanzadeh, Thermodynamic modeling and experimental measurement of semi-clathrate hydrate phase equilibria for CH₄ in the presence of cyclohexane (CH) and tetra-n-butyl ammonium bromide (TBAB) mixture, *J. Nat. Gas Sci. Eng.* 75 (2020) 103128.
- [31] S. Mohammadi, H. Pahlavanzadeh, A.H. Mohammadi, H. Hassan, S. Nouri, Hydrate Stability Conditions of CO₂ + TBPB + Cyclopentane + Water System: Experimental Measurements and Thermodynamic Modeling, *J. Chem. Eng. Data.* 65 (2020) 4092–4099.
- [32] C.A. Koh, J. E. Dendy Sloan, *Clathrate Hydrates of Natural Gases* 3rd Edition, CRC Press, 2007.
- [33] M.. Mooijer-van den Heuvel, R. Witteman, C.. Peters, Phase behaviour of gas hydrates of carbon dioxide in the presence of tetrahydropyran, cyclobutanone, cyclohexane and methylcyclohexane, *Fluid Phase Equilib.* 182 (2001) 97–110.
- [23] A.G. Aregbe, Gas Hydrate—Properties, Formation and Benefits, *Open J. Yangtze Oil Gas.* 02 (2017) 27–44.
- [24] Y.-T. Seo, S.-P. Kang, H. Lee, Experimental determination and thermodynamic modeling of methane and nitrogen hydrates in the presence of THF, propylene oxide, 1,4-dioxane and acetone, *Fluid Phase Equilib.* 189 (2001) 99–110.
- [25] A.H. Mohammadi, D. Richon, Phase equilibria of binary clathrate hydrates of nitrogen+cyclopentane/cyclohexane/methyl cyclohexane and ethane+cyclopentane/cyclohexane/methyl cyclohexane, *Chem. Eng. Sci.* 66 (2011) 4936–4940.
- [26] D. Zhong, K. Ding, C. Yang, Y. Bian, J. Ji, Phase Equilibria of Clathrate Hydrates Formed with CH₄ + N₂ + O₂ in the Presence of Cyclopentane or Cyclohexane, *J. Chem. Eng. Data.* 57 (2012) 3751–3755.
- [27] E.D. Sloan, Introductory overview: Hydrate knowledge development, *Am. Mineral.* 89 (2004) 1155–1161.
- [28] C.B. Bavoh, B. Lal, H. Osei, K.M. Sabil, H. Mukhtar, A review on the role of amino acids in gas hydrate inhibition, CO₂ capture and sequestration, and natural gas storage, *J. Nat. Gas Sci. Eng.* 64 (2019) 52–71.
- [29] M. Pourranjbar, H. Pahlavanzadeh, A.H. Mohammadi, Experimental Measurements and Thermodynamic Modeling of Hydrate Dissociation Conditions for Methane + TBAB + NaCl, MgCl₂, or NaCl-MgCl₂ + Water Systems, *Ind. Eng. Chem. Res.* 58 (2019) 23405–23416

Experimental investigation of the effect of cyclohexane and 1,3 dioxolane improvers on the thermodynamic conditions of carbon dioxide hydrate formation

Mohsen Gandomkar, Hassan Pahlavanzadeh*

Process Engineering Department, Faculty of Chemical Engineering, TarbiatModares University,
Tehran, Iran

ABSTRACT

Growing energy demand and greenhouse gas emissions have led to various methods of supplying energy and reducing greenhouse gas emissions. The reduction of greenhouse gases can be achieved using gas hydrate. Researchers used cyclohexane and 1,3 dioxolane as promoters in this study to reduce costs and to improve thermodynamic conditions (an increase in equilibrium temperature and a decrease in equilibrium pressure). Results indicated that the addition of cyclohexane improved thermodynamic conditions and increased equilibrium temperature by 2 K. In addition, 1,3 dioxolane at 6.4 and 10.2 wt.% has increased the equilibrium temperature by 3.5 and 5 K, respectively. According to the findings, incorporating cyclohexane and 1,3 dioxolane at 4.1, 6.4, and 10.2 wt.% at low pressure of 15-20 bar, results in an elevation of the equilibrium temperature by 2.5, 3, and 4 K, respectively. However, at high-pressure ranges of 30-35 bar, the increase in equilibrium temperatures was relatively lower, with values of 1, 2.5, and 3 K, respectively.

ARTICLE INFO

Article history:

Received: June 17, 2023

Received in revised form: September 14, 2023

Accepted: September 22, 2023

Key words:

Gas hydrate

Water-soluble improver

Water-insoluble improver

Cyclohexane

1-3 dioxolane

All right reserved.

* Corresponding author
pahlavzh@modares.ac.ir