

اثر مواد فعال سطحی غیر یونی بر سرعت تشکیل هیدرات متان و ظرفیت ذخیره‌سازی آن

پژوهش نفت

سال بیست و دوم
شماره ۷۰
صفحه ۳۱-۲۴، ۱۳۹۱

تاریخ دریافت مقاله: ۹۰/۷/۱۰
تاریخ پذیرش مقاله: ۹۱/۱/۱۶

هاجر فخاریان^۱، عباس نادری فر^۱، حمید گنجی^{۲*} و محمد رحمانی^۱

^۱-دانشگاه صنعتی امیرکبیر، دانشکده مهندسی شیمی

^۲-پژوهشگاه صنعت نفت

ganjih@ripi.ir

کرد و بیشترین ظرفیت ذخیره‌سازی مربوط به ماده Tween-20 با غلظت ۲۰۰۰ ppm بود که برابر (V/V) ۱۲۵ به دست آمد.

واژه‌های کلیدی: هیدرات‌های گازی، مواد فعال سطحی غیر یونی، سرعت تشکیل، ظرفیت ذخیره‌سازی

مقدمه

هیدراتات گاز طبیعی ترکیب کریستالی جامدی است که از محبوس شدن مولکول‌های گاز در حفره‌های حاصل از پیوند هیدروژنی آب به دست می‌آید و جزء خانواده کلاتریت‌ها محسوب می‌شود. بسته به شرایط تشکیل هیدراتات و اینکه مولکول گاز میهمان چه مولکولی باشد، ساختارهای متفاوتی از هیدراتات شناخته شده است که عبارتند از ساختار مکعبی S-I، ساختار مکعبی S-II و ساختار شش وجهی S-H. با گذشت بیش از ۴۰ سال از شناسایی دو ساختار اول، اولین بار ساختار S-H در سال

چکیده

در سال‌های اخیر ایده استفاده از هیدراتات گاز طبیعی برای ذخیره‌سازی و انتقال گاز مطرح شده است. بدین علت که می‌توان آن را در دمایی بسیار بالاتر از گاز طبیعی مایع شده، تولید و منتقل نمود. هدف اصلی در این تحقیق بررسی تأثیر مواد فعال سطحی غیر یونی Tween-20 و Tween-80 بر روی سرعت تشکیل هیدراتات متان و ظرفیت ذخیره‌سازی آن است. Tween-20 با غلظت‌های ۱۰۰ و ۲۰۰۰ ppm و Tween-80 با غلظت‌های ۱۰۰ و ۵۰۰ ppm به کارگرفته شده و نتایج با هیدراتات تشکیل شده در آب خالص و محلول آبی با غلظت ۵۰۰ ppm از SDS مقایسه شده است. غلظت‌های مختلف مواد فعال سطحی غیر یونی، اثرات متفاوتی بر روی سرعت تشکیل هیدراتات و ظرفیت ذخیره‌سازی آن داشت. از این تحقیق نتیجه گرفته شد که Tween-20 از ۲۰۰۰ ppm، سرعت تشکیل هیدراتات و ظرفیت ذخیره‌سازی آن را بالا می‌برد. این در حالی است که وقتی ۱۰۰۰ ppm از این ماده به کارگرفته شد، به صورت مؤثری از تشکیل هیدراتات جلوگیری کرد. در هر دو غلظت به کار رفته، سرعت تشکیل هیدراتات را کم

ظرفیت ذخیره‌سازی گاز در هیدرات، توسط مواد فعال سطحی و هیدروتروپ‌ها موضوع تحقیق برخی محققین شده است [۱۰-۱۵].

هدف اصلی در این تحقیق، بررسی سرعت تشکیل و ظرفیت ذخیره‌سازی گاز در هیدرات، در حضور دو ماده فعال سطحی غیر یونی بوده است.

روش کار

تجهیزات مورد استفاده در این تحقیق همان سیستم گنجی و همکاران [۱۵] می‌باشد؛ فقط در اینجا تغییرات دما و فشار توسط کامپیوتر ثبت شده است. سیستم مورد استفاده از یک راکتور تحت فشار از جنس فولاد ضد زنگ ۶/۲ cm، ارتفاع ۱۰ cm و مجهز به همنز با قطر داخلی ۳۰۰ cc تشکیل شده است. ترموموپلی با دقت ۰/۱ °C و فشار سنجی با دقت ۱ psi برای اندازه‌گیری دما و فشار به راکتور متصل شده است. راکتور درون محیط سرمایش مشکلاتی از قبیل سرعت پایین و فشار بالای تشکیل آن، تنها در حد آزمایشگاه باقی ماند. بعد از کشف خاصیت خودنگهداری ^۲ هیدرات [۷-۵] این ایده به صورت جدی‌تر مطرح گردید.

انتقال گاز به صورت هیدرات گازی دارای مزایایی از قبیل نیاز به انرژی و تجهیزات کمتر جهت تشکیل و تجزیه هیدرات و همچنین انتقال اینم تر با توجه به خطرات احتمالی انفجار گاز در فرآیندهای LNG و CNG به خصوص هنگام بروز حادثه و تصادف برای کشتی می‌باشد [۸].

همان گونه که بیان شد، سرعت پایین تشکیل هیدرات، صنعتی شدن این فرآیند را با مشکل مواجه ساخته است. برخی از محققین آب را به صورت اسپری داخل فاز گاز به کار بردن تا سرعت تشکیل هیدرات را افزایش دهنند [۹]. از میان روش‌های افزایش سرعت تشکیل و ظرفیت ذخیره‌سازی گاز در هیدرات، افزودنی‌ها بیشترین توجه را به خود معطوف کرده‌اند.

در حالت کلی در فرآیند تشکیل هیدرات گازی، مواد افزودنی با ویژگی‌های عملکردی متفاوت استفاده می‌شوند. آن دسته از ترکیباتی که از تشکیل هیدرات ممانعت به عمل می‌آورند، بازدارنده‌های تشکیل هیدرات ^۳ نامیده می‌شوند. دسته دیگر از مواد افزودنی که سبب افزایش سرعت تشکیل هیدرات می‌شوند، تسریع کننده‌های تشکیل هیدرات ^۴ نام دارند که مواد فعال سطحی ^۵ و هیدروتروپ‌ها ^۶ از این قبیل مواد هستند. در سال‌های اخیر افزایش سرعت تشکیل و

متان با خلوص ۹۹/۹٪ از شرکت رهام گاز برای تشکیل هیدرات در آب دیونیزه مورد استفاده قرار گرفته است. مواد افزودنی مورد استفاده در این آزمایش‌ها عبارتند از: ۱- توئین-۲۰ (Tween-20) با فرمول شیمیایی $C_{58}H_{114}O_{26}$ از شرکت مرک آلمان ۲- توئین-۸۰ (Tween-80) با فرمول شیمیایی $C_{64}H_{124}O_{26}$ از شرکت مرک آلمان ۳- سدیم دودسیل سولفات (SDS) با فرمول شیمیایی $C_{12}H_{25}O_4SNa$ از شرکت مرک آلمان

تعیین سرعت تشکیل هیدرات

ابتدا راکتور با آب دیونیزه کاملاً شسته شده و سپس ۷۵ cm³ از محلول آبی با غلظت‌های مختلف از مواد افزودنی که در جدول ۱ آمده است، داخل آن می‌ریزیم.

1. Ripmeester

2. Self-Preservation

3. Hydrate Inhibitors

4. Hydrate Promoters

5 Surfactant

6 Hydrotrope

مقدار ΔV برای هیدرات ساختار-I $S-I$ برابر $4/6 \text{ cm}^3/\text{mol}$ گزارش شده است [۱۷]. همان گونه که توضیح داده شد، میزان مول گاز مصرفی با گذشت زمان از رابطه ۱ محاسبه شده و با تقسیم آن بر مول آب، عدد هیدرات محاسبه می‌شود. با گذشت زمان، عدد هیدرات کم شده و میزان ظرفیت ذخیره‌سازی افزایش می‌یابد.

نتایج و بحث

برای تعیین سرعت تشکیل هیدرات متان از تغییرات فشار با زمان و ارتباط آن به مقدار مول مصرف گاز از روشنی که در بخش قبلی توضیح داده شد، استفاده گردید. همچنین علاوه بر سرعت تشکیل هیدرات متان، درصد گاز آن نیز مورد مطالعه قرار گرفته است.

سرعت تشکیل هیدرات

شکل ۱ تغییرات فشار و مول‌های مصرفی گاز متان در حضور آب خالص را با گذشت زمان نشان می‌دهد. کم شدن فشار راکتور از حدود 1600 psi به 1400 psi سرد شدن راکتور از 25°C تا دمای مورد نظر می‌باشد. ملاحظه می‌شود که در شرایط آزمایش، حدود ۶۰ ساعت طول می‌کشد تا سیستم به حالت تعادل ترمودینامیکی برسد و تشکیل هیدرات متان کند می‌باشد. البته سرعت تشکیل هیدرات به عواملی از قبیل سرعت هم خوردگی، دما و فشار تشکیل وابسته است. در هر صورت، سرعت تشکیل هیدرات متان در شرایط مختلف پایین می‌باشد. برای افزایش سرعت هیدرات از تسریع کننده‌ها استفاده شده است. برای بررسی اثر مواد افزودنی بر سرعت تشکیل هیدرات، تمامی آزمایش‌ها در شرایط یکسان انجام شده است.

اثر افزودنی‌ها بر سرعت تشکیل هیدرات

در این قسمت اثر دو ماده فعال سطحی غیر یونی Tween-20 و Tween-80 بر سرعت تشکیل هیدرات متان، مورد بررسی قرار می‌گیرد. همچنین از ماده فعال سطحی آئیونی SDS با غلظت 500 ppm برای مقایسه استفاده شده است. شکل ۲ اثر مواد افزودنی استفاده شده را در غلظت‌های مشخص بر سرعت تشکیل هیدرات متان نشان می‌دهد.

جدول ۱- محلول‌های مورد استفاده در آزمایش

نام نمونه	نام ماده افزودنی	غلظت (ppm)
۱	Tween-80	۱۰۰
۲	Tween-80	۵۰۰
۳	Tween-20	۱۰۰۰
۴	Tween-20	۲۰۰۰
۵	SDS	۵۰۰

سپس با باز کردن شیر ورودی گاز متان، فشار راکتور را در دمای 25°C به حدود 1600 psi می‌رسانیم. بعد از آنکه سیستم به حالت تعادل رسید، دمای راکتور را به 2°C کاهش داده و در این زمان که زمان صفر می‌باشد همزن را با سرعت 200 rpm به راه می‌اندازیم. با ثبت دما و فشار راکتور با گذشت زمان، تشکیل هیدرات را پیگیری می‌نماییم. در لحظه تشکیل هیدرات (انتهای زمان تأخیر)، فشار شروع به افت ناگهانی کرده و به دلیل گرمای زیاده و اکتش، دما مقداری افزایش می‌یابد. مقدار گاز باقی مانده داخل راکتور از رابطه ۱ قابل محاسبه است:

$$(1) n = PV/ZRT$$

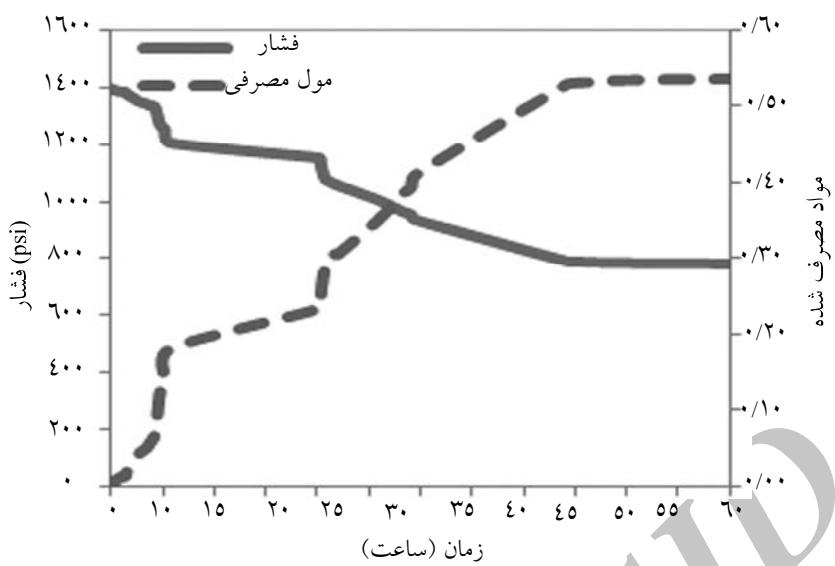
در این رابطه V ، P و T به ترتیب فشار، حجم و دمای گاز می‌باشد. R ثابت گازها و Z فاکتور تراکم پذیری می‌باشد که از رابطه Peng Robinson محاسبه شده است. هنگامی که فشار سیستم به فشار تعادل سه فازی در دمای 2°C رسید و تقریباً به مدت ۱ ساعت ثابت ماند، تشکیل هیدرات متوقف می‌شود.

تعیین درصد گاز هیدرات (ظرفیت ذخیره‌سازی)

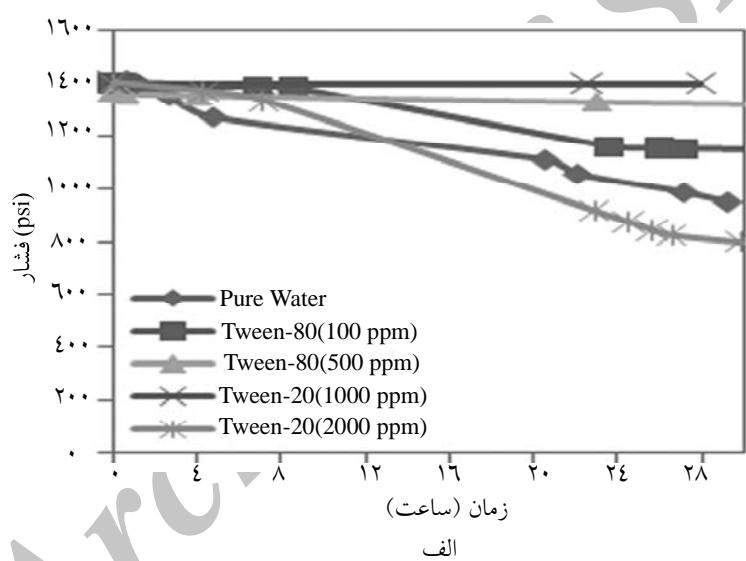
با محاسبه مقدار گاز مصرفی در هر لحظه، حجم گاز در هر حجم از هیدرات در شرایط استاندارد با استفاده از رابطه ۲ تعیین می‌شود [۱۶]:

$$(2) \frac{V}{V_H} = \frac{(1000 * 22.4)}{(M_w / \rho_w + \Delta V) * n_H}$$

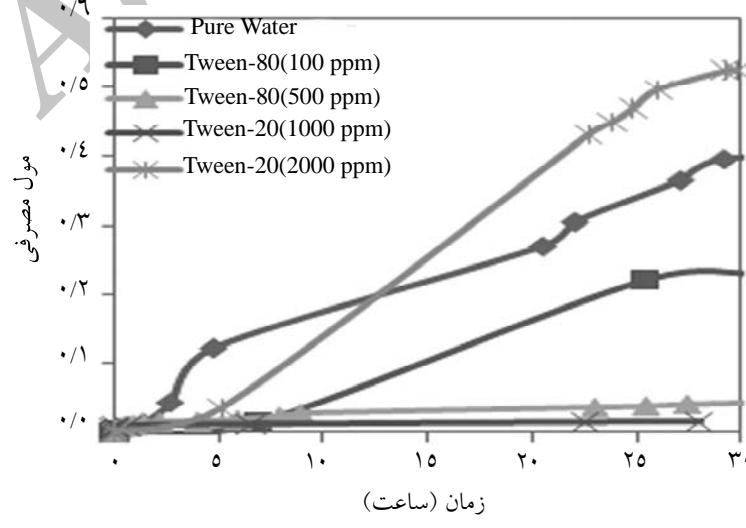
که در این رابطه M_w جرم مولکولی آب، ρ_w دانسیته آب و ΔV تفاوت حجم مولی آب در هیدرات و فاز مایع می‌باشد. همچنین n_H عدد هیدرات نام دارد که به صورت نسبت مول‌های آب به مول‌های گاز در هیدرات تعریف می‌شود.



شکل ۱- تغییرات فشار و مصرف گاز متان در اثر تشکیل هیدراتات در آب خالص



الف



ب

شکل ۲- اثر مواد فعال سطحی غیر یونی بر سرعت تشکیل هیدراتات متان بر حسب (الف) تغییرات فشار و (ب) تغییرات مصرف گاز

مشاهده شود [۲۱]. بعضی از محققین هیدرات، CMC را به زمان تاخیر تشکیل هیدرات ربط داده‌اند و CMC را به عنوان غلطی در نظر گرفته‌اند که در بالاتر از آن، زمان تاخیر، کاهش چشمگیری دارد [۲۲].

از طرفی طول زنجیر هیدروکربنی در گروه هیدروفوب ماده فعال سطحی (گروه آب گریز یا R) سبب کاهش اثر تسریع کنندگی در موادی که دارای گروه هیدروفیل (گروه آب دوست یا x) یکسان می‌باشند، می‌شود [۲۰].

همان طور که در اینجا مشاهده می‌شود، غلطت‌های متفاوت یک ماده فعال سطحی، نقش مؤثری در تسریع کنندگی یا بازدارندگی تشکیل هیدرات دارد و گمان می‌رود غلطت CMC ماده 20-Tween در شرایط تشکیل هیدرات متان، بالاتر از ppm ۱۰۰۰ باشد. همچنین برای ماده 80-Tween نیز به نظر می‌رسد که غلطت CMC آن کمتر از ppm ۵۰۰ باشد. نکته قابل توجه این است که با افزایش غلطت، کاهش اثر تسریع کنندگی به علت پوشیده شدن سطح مشترک گاز-آب با مولکول‌های 80-Tween اتفاق می‌افتد. از طرفی هر دو ماده فعال سطحی به کار رفته در این تحقیق، دارای گروه‌های آب دوست یکسان و آب گریز متفاوت می‌باشند و این افزایش طول زنجیر هیدروکربنی در 80-Tween احتمالاً سبب کاهش اثر تسریع کنندگی و افزایش اثر بازدارندگی آن شده است. از طرفی می‌توان میزان تأثیر مواد فعال سطحی مورد آزمایش را به اندازه آنها نیز مربوط دانست. جرم مولکولی مواد 20-Tween و 80-Tween به ترتیب برابر ۱۲۲۷/۵۴ و ۱۳۱۰ g/mol می‌باشد. با بزرگ‌تر شدن مولکول، نفوذ آن کاهش می‌باشد که ممکن است یکی از علل کم شدن تأثیر تسریع کنندگی ماده فعال سطحی باشد. همچنین همان گونه که مشخص است ppm ۵۰۰ از ماده فعال سطحی آئیونی SDS تأثیر مثبت بیشتری را نسبت به مواد فعال سطحی غیر یونی در غلطت ۲۰-Tween داشته که یکی از دلایل این امر را می‌توان به آئیونی بودن SDS و ایجاد جاذبه الکتریکی بیشتر آن با هیدروژن متان نسبت داد که حبس آنها را در حفره‌های آسان‌تر می‌کند. البته مکانیسم تشکیل هیدرات در حضور افزودنی‌ها بسیار پیچیده است و نمی‌توان آن را کاملاً شرح داد. این مکانیسم می‌تواند توسط ساختار مولکولی و خصوصیات فیزیکی شیمیابی افزودنی‌ها تحت تأثیر قرار گیرد [۱۸].

همان گونه که مشاهده می‌شود به غیر از محلول ۵ که در تحقیقات پیشین بارها به عنوان تسریع کننده مورد استفاده قرار گرفته، تنها محلول ۴ که در جدول ۱ آمده است، نقش تسریع کنندگی دارد و دو محلول ۲ و ۳ بازدارنده‌های Tween-20 در غلطت ppm ۱۰۰۰ نقش بازدارندگی در تشکیل هیدرات ایفا نموده و بعد از ۶/۰ ساعت، تنها ۲۸٪ از کل گاز را مصرف کرده است. غلطت ppm ۲۰۰۰ از همین ماده با گذشت مدت زمان مشابه، سبب مصرف ۷۵٪ از متان شد. این در حالی است که در غیاب مواد افزودنی، ۵/۳۵٪ از کل متان مصرف شده بود. همچنین ماده 80-Tween با غلطت ppm ۵۰۰ بازدارندگی شدیدتری نسبت به غلطت ppm ۱۰۰ داشت.

یک ماده هنگامی می‌تواند باعث تسریع تشکیل هیدرات شود که بتواند حلالیت گاز در آب را افزایش داده و یا باعث تقویت پیوندهای هیدروژنی آب برای ایجاد حفره‌های هیدرات گردد. به نظر می‌رسد که نقش اساسی مواد فعال سطحی در تسریع کنندگی تشکیل هیدرات به افزایش حلالیت گاز در آب مربوط باشد و شاید بتوان اثر مثبت مواد فعال سطحی را به جاذبه الکتریکی آن با هیدروژن متان نسبت داد که حبس آنها را در حفره‌های آب آسان‌تر می‌کند. البته مکانیسم تشکیل هیدرات در حضور افزودنی‌ها بسیار پیچیده است و نمی‌توان آن را کاملاً شرح داد. این مکانیسم می‌تواند توسط ساختار مولکولی و خصوصیات فیزیکی شیمیابی افزودنی‌ها تحت تأثیر قرار گیرد [۱۸].

مشاهده شده که اگر مواد فعال سطحی در غلطتی بالاتر از غلطت بحرانی مایسل‌ها^۱ (CMC) مورد استفاده قرار گیرند، باعث افزایش حلالیت متان در آب می‌گردد، اما در غلطت پایین‌تر از آن حلالیت تغییر زیادی نمی‌کند [۱۹]. البته بعد از غلطتی که در آن بیشترین افزایش خاصیت تسریع کنندگی اتفاق می‌افتد، به علت پوشیده شدن سطح مشترک گاز-آب با مواد فعال سطحی، سطح ویژه برای تشکیل هیدرات کم شده و سرعت تشکیل هیدرات کاهش می‌یابد [۲۰]. غلطت CMC یک ماده فعال سطحی بنا به تعریف استاندارد غلطتی است که در آن یک تغییر محسوس در خواص فیزیکی محلول مانند کشش سطحی

¹. Critical Micelle Concentration

می شود. این موضوع در شکل کاملاً مشخص است. در مورد تشکیل هیدرات در آب خالص پس از سپری شدن زمان تأخیر، مرحله رشد آغاز می گردد که با شیب کمی همراه است و پس از این مرحله، رشد هیدرات با سرعت کم ادامه می یابد. در این بین در برخی از موقع، روند رشد با تغییرات اندکی همراه است. مثلاً در فاصله زمانی ۲۱ و ۲۲ ساعت که این موضوع را می توان به ماهیت تصادفی هسته زایی و رشد هسته ها نسبت داد.

در مورد نمونه ۴، زمان تأخیر، کمی از آب خالص طولانی تر است، ولی سرعت رشد بیشتر می باشد. به گونه ای که پس از سپری شدن حدود ۱۳ ساعت، میزان ظرفیت ذخیره سازی هیدرات در حضور این ماده از آب خالص پیشی می گیرد. پس از سپری شدن ۳۰ ساعت، رشد هیدرات متوقف شده و منحنی تخت می شود.

نتیجه گیری

با بررسی دو ماده فعال سطحی غیر یونی مشخص شد که تنها Tween-20 در غلظت ۲۰۰۰ ppm قادر است سرعت تشکیل هیدرات را افزایش دهد، اما در غلظت ۱۰۰۰ ppm به صورت مؤثری از تشکیل هیدرات جلوگیری می کند، به گونه ای که بعد از گذشت ۲۸ ساعت، تنها ۰٪/۶ از کل متان مصرف شده است. درحالی که غلظت ۲۰۰۰ ppm از همین ماده و با گذشت مدت زمان مشابه، سبب مصرف ۴/۵٪ از متان گردید، در صورتی که بدون افزودنی، ۵/۳٪ از کل متان مصرف می شود. Tween-80 در هر دو غلظت به کار رفته، سرعت تشکیل هیدرات را کم نمود و ۵۰۰ ppm از Tween-80 اثر بازدارندگی شدیدتری از ۱۰۰ ppm آن دارد. اثر مواد فعال سطحی غیر یونی به کار رفته از اثر ۵۰۰ ppm از SDS کمتر می باشد. همچنین بیشترین ظرفیت ذخیره سازی مربوط به ۲۰۰۰ ppm از Tween-20 است که برابر (V/V) ۱۲۵ به دست آمد.

تشکر و قدردانی

این تحقیق در پژوهشگاه صنعت نفت انجام شده و نویسنده‌گان مقاله کمال تشکر را از آقایان محمد کاملی و حسین رحیمی مفرد بابت کمک‌های بی دریغشان دارند.

سطحی غیر یونی به کار رفته نسبت به SDS و کم شدن نفوذ آن یکی دیگر از دلایل این امر می تواند باشد.

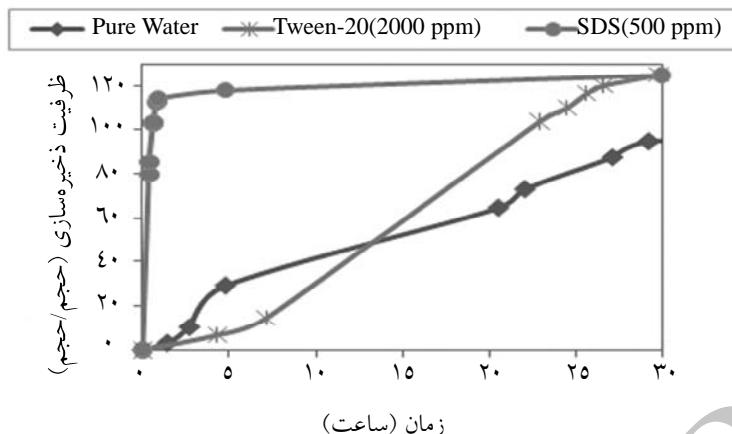
درصد گاز در هیدرات

فاکتور نهایی در استفاده از هیدرات برای ذخیره سازی و انتقال گاز، ظرفیت ذخیره سازی گاز است. این فاکتور معمولاً بر اساس نسبت حجم گاز موجود در هیدرات در شرایط استاندارد به واحد حجم هیدرات بیان می شود. میزان تئوری این فاکتور برای هیدرات S-I برابر ۱۸۰ می باشد [۲] و [۲۳]. ظرفیت ذخیره سازی هیدرات متان تشکیل شده در حضور افزودنی با استفاده از رابطه ۲ محاسبه گردید که نتایج آن در شکل ۳ رسم شده است. در واقع برای محاسبه V/V_H ، باید n_H از روی مول گاز مصرفی در هر لحظه محاسبه گردد.

همان گونه که این شکل نشان می دهد، محلول ۵ باعث افزایش ظرفیت ذخیره سازی هیدرات متان بعد از گذشت ۳۰ ساعت شده است.

به دلیل حلالیت کم گاز در آب، هیدرات معمولاً در سطح تماس گاز/آب تشکیل می شود و به خاطر سبکتر بودن هیدرات نسبت به آب، هیدرات تشکیل شده به سطح آب آمده و مانع نفوذ راحت گاز درون آب می شود. با استفاده از مواد فعال سطحی، حلالیت گاز در آب افزایش یافته و ذرات ریز هیدرات علاوه بر سطح، درون آب نیز تشکیل می شوند. این امر باعث افزایش سطح تماس و سرعت بیشتر انتقال جرم شده و موجب می گردد که مقدار آب کمتری در فضای بین هیدرات گیر بیفتد [۱۵]. در اینجا بیشترین میزان ظرفیت ذخیره سازی در حضور محلول ۴ به دست آمده که بعد از ۳۰ ساعت، برابر (V/V) ۱۲۵ می باشد. این در حالی است که در شرایطی مشابه با آب خالص، این فاکتور برابر ۹۷/۶ به دست آمد.

دلیل روند تغییرات میزان ظرفیت ذخیره سازی که در شکل ۳ ارائه شده را می توان به صورت زیر توضیح داد: در مورد تشکیل هیدرات با نمونه ۵ که تسریع کننده‌ای قوی است، پس از زمان تأخیر بسیار کم (در حدود چند دقیقه)، رشد سریع هیدرات با شیب زیاد اتفاق افتاده و با گذشت حدود یک ساعت، هیدرات به حالت تعادل می رسد در این مرحله و رشد متوقف شده و منحنی تخت



شکل ۳- مقایسه تغییرات ظرفیت ذخیره سازی هیدرات متن در حضور و عدم حضور افزودنی

علائم و نشانه ها

(cm³ psi mol⁻¹ k⁻¹): ثابت گازها

(k): دما

(ml/mol): تفاوت حجم مولی آب در هیدرات و فاز مایع

(cm³): حجم

(g/mol): جرم مولکولی

(g/ml): دانسیته

: عدد هیدرات

(psi): فشار

مراجع

- [1] Khokar A. A., Gudmundsson J. S. and Sloan Jr E. D., "Gas Storage in Structure H Hydrates", Fluid Phase Equilibria Volumes 150-151, pp. 383-392, 1998.
- [2] Sloan E. D., "Clathrate Hydrates of Natural Gases", 3rd ed., New York: Taylor & Francis Group, 2008.
- [3] Sloan E. D., "Clathrate Hydrates of Natural Gases", 2nd ed., Marcel Dekker, New York, 1998.
- [4] Benesh M. E., *The Use of Gas Hydrates in Improving the Load Factor of Gas Supply Systems*, US Patent: 2270016, 1942.
- [5] Handa Y., "Calorimetric Determination of the compositions, enthalpies of dissociation and heat capacities in the range of 80 to 270K for clathrate hydrates of xenon and krypton", J Chem. Therm., Vol. 18, pp. 891-903, 1986.
- [6] Stern L. A, Circone S. and Kirby S. H., "Anomalous preservation of pure methane hydrate at 1 atm", J. Phys. Chem. B, Vol 105, pp.1756-62, 2001.
- [7] Giavarini C. and Maccioni F., "Self-preservation at low pressures of methane hydrate with various gas contents", Ind. Eng. Chem. Res., 43, pp. 6616-21, 2004.
- [8] Nazari K., Rahimi H., Khodafarin R., Kameli M. and Brijanian H., *Stabilization of gas hydrates*, EP: 2 031 044 A1, 2009.
- [9] Ohmura R., Kashiwazaki S., Shiota S., Tsuji H. and Mori YH., "Structure-I and structure-H hydrate formation

- using water spraying", Energy Fuels, Vol. 16. pp. 1141–1147, 2002.
- [10] Han X., Wang S., Chen X. and Liu F., "Surfactant accelerates gas hydrate formation", 4th International Conference on Gas Hydrates, Yokohama, Japan, pp. 1036–1039, 2002.
- [11] Karaaslan U., Uluneye E. and Parlaktuna M., "Effect of an anionic surfactant on different types of hydrate structures", J. Pet. Sci. Eng., Vol. 35, pp. 49–57, 2002.
- [12] Sun Z. G., Wang R., Ma R., Guo K. and Fan S., "Natural gas storage in hydrate with the presence of promoters", Energy Con.Manag., Vol 44, pp 2733–2742, 2003.
- [13] Sun Z. G., Ma R. S., Wang R. Z., Guo K. H. and Fan S. S., "Experimental studying of additives effects on gas storage in hydrate", Energy Fuels, Vol 17, pp 1180–1185, 2003.
- [14] Ganandran N. and Amin R., "The effect of hydrotropes on gas hydrates formation", J. Pet. Sci. Eng., Vol 40, pp. 37–46, 2003.
- [15] Ganji H., Manteghian M., Sadaghiani Zadeh K., Omidkhah M. R. and Rahimi Mofrad H., "Effect of different surfactants on methane hydrate formation rate", stability and storage capacity, Fuel, Vol 86, pp. 434–441, 2007.
- [16] Guo Y., Fan S., Guo K. and Chen Y., "Storage Capacity of Methane in Hydrate Using Calcium Hypochlorite as Additive", 4th international Conference on Gas Hydrates, Yokohama, pp. 1040-1043, 2002.
- [17] Makogon Y. F., "Hydrates of hydrocarbons", 1st ed., Tulas, Oklahoma: penwell Books. pp. 35-37, 1997.
- [18] Lin W, Chen G. J., Sun C. Y., Guo X. Q., Wu Z. K., Liang M. Y. and et al. "Effect of surfactants on the formation and dissociation behavior of methane hydrate", Chem. Eng. Sci., Vol 59, pp. 4449-4455, 2004.
- [19] Rosen M. J., Surfactants and Interfacial Phenomena, 2nd Edition. New York, Wiley, 1989.
- [20] Zhong Y. and Rogers R, "Surfactant Effects on Gas Hydrate Formation", Chem. Eng. Sci., Vol 55, pp. 4177-4187, 2000
- [21] Daimaru T., Yamasaki A. and Yanagisawa Y., "Effect of surfactant carbon chain length on hydrate formation kinetics, Journal of Petroleum Science and Engineering", Vol. 56, pp. 89–96, 2007.
- [22] Clarke M. A. and Bishnoi P. R, "Measuring and Modelling the Rate of Decomposition of Gas Hydrates Formed From Mixtures of Methane and Ethane", Chem. Eng. Sci., Vol 56, pp. 4715-4724, 2001.
- [23] Zhang C. S., Fan S. S., Liang D. Q. and Guo K. H., "Effect of additives on formation of natural gas hydrate", Fuel, Vol 83, pp. 2115–2121, 2004.