

مطالعه آزمایشگاهی تزریق آب هوشمند و برگ سدر به عنوان ماده فعال سطحی طبیعی به منظور ازدیاد برداشت نفت از مخازن کربناته

صائب احمدی^۱، محسن وفايي سفتي^{۱*}، محمد مهدي شادمان^۱ و سيد اميد رستگار^۲

۱- دانشکده مهندسی شیمی، دانشگاه تربیت مدرس، تهران، ایران

۲- گروه مهندسی شیمی، دانشکده فنی مهندسی، دانشگاه کردستان، سنندج، ایران

تاریخ دریافت: ۹۴/۶/۲۰ تاریخ پذیرش: ۹۵/۱/۲۳

چکیده

در مخازن کربناته شکافدار به دلیل شرایط ترشوندگی سنگ و متراکم بودن شبکه ماتریس سنگ، بازده بازیابی نفت پایین می‌باشد. یکی از روش‌های مناسب برای تغییر ترشوندگی سنگ مخزن کربناته، سیلاب‌زنی با آب هوشمند است. علاوه بر این استفاده از ماده فعال سطحی تهیه شده از عصاره برگ سدر به عنوان یک منبع غنی و ارزان، با بهبود خاصیت ترشوندگی منجر به افزایش ازدیاد برداشت نفت می‌شود. در این پژوهش اثر غلظت یون‌های Ca^{+2} ، Mg^{+2} و SO_4^{-2} موجود در آب هوشمند و همچنین اثر غلظت بیوسورفکتانت بر میزان تغییر ترشوندگی سنگ کربناته از طریق آزمایش‌های زاویه تماس و سیلاب‌زنی مغزه مورد بررسی قرار گرفته است. نتایج حاصل نشان می‌دهد که افزایش غلظت یون‌های Ca^{+2} و Mg^{+2} از ۰/۰۱ تا ۱ مولار، SO_4^{-2} از ۰/۰۰۷ تا ۱ مولار در آب هوشمند و مقدار ماده فعال سطحی حاصل از برگ سدر از ۰/۰۵٪ وزنی تا ۰/۳٪ وزنی در آب هوشمند، حالت ترشوندگی سنگ کربناته را به ترشونده با آب تغییر داده و مقدار برداشت نفت از ۳۵٪ به ۵۷٪ افزایش می‌یابد. تغییر زاویه تماس از ۱۶۱ درجه به ۴۱ درجه در غلظت ۰/۳٪ وزنی از بیوسورفکتانت مشاهده می‌شود، که حاکی از تاثیر این محلول بر روی تغییر خاصیت ترشوندگی سنگ کربناته می‌باشد.

کلمات کلیدی: مخازن کربناته، زاویه تماس، آنالیز گرماسنجی وزنی، آب هوشمند، ماده فعال سطحی طبیعی

مقدمه

این مخازن از سرتاسر دنیا نشان می‌دهد، حالت ترشوندگی بیش از ۹۰٪ این مخازن، خنثی یا نفت‌تر می‌باشند و این مخازن تراوایی پایینی دارند، بنابراین ازدیاد برداشت از این مخازن یک چالش بزرگ محسوب می‌شود [۲-۳]. در مخازن کربناته شکاف دار به دلیل کم یا منفی بودن فشار موئینگی، آب اغلب وارد شکاف‌ها شده و نمی‌تواند آشام خود به خودی به درون شبکه ماتریسی سنگ؛ که حاوی قسمت اعظم نفت است؛ داشته باشد.

مخازن کربناته شکافدار، از نظر مدل‌سازی و مدیریت مخزن دارای پیچیدگی‌های قابل توجهی می‌باشند. میزان بازیافت اولیه نفت در این مخازن عمدتاً پایین است، بنابراین از نظر ازدیاد برداشت ظرفیت قابل توجهی دارند [۱] بررسی خاصیت ترشوندگی

سنگ کربناته گچی بررسی کردند. نتایج آنها نشان می‌دهد که با افزایش غلظت یون Mg^{+2} بدون حضور یون SO_4^{-2} میزان بازیابی نفت کم است [۶]. نتایج فتحی و همکاران نشان می‌دهد که با کاهش غلظت نمک NaCl در آب تزریقی مقدار بازیابی نفت افزایش می‌یابد [۷]. کازانکاپو و همکاران نیز تاثیر کاهش غلظت NaCl و افزایش غلظت یون SO_4^{-2} در آب هوشمند را بر مقدار بازیابی نفت از مغزه‌های کربناته مربوط به میدان ژانازول قزاقستان در دریای خزر بررسی نمودند. آنها مشاهده کردند که با افزایش غلظت یون SO_4^{-2} و کاهش غلظت نمک NaCl در آب تزریقی میزان بازیابی نفت افزایش می‌یابد [۸]. از طرف دیگر استفاده از مواد فعال سطحی در کاهش چسبندگی سطحی، یکی از روش‌های ازدیاد برداشت نفت می‌باشد [۹]. اما برای کاربردهای میدانی، مقدار زیادی از مواد شیمیایی گران قیمت مورد نیاز است. لذا به دلایل اقتصادی شرکت‌های نفتی تمایل به اجرای این روش در حوزه‌های میدانی ندارند. بنابراین استفاده از افزودنی‌های شیمیایی ارزان قیمت بسیار مورد توجه بوده و از اهمیت به‌سزایی برخوردار است. در سال‌های اخیر استفاده از مواد فعال سطحی طبیعی استخراج شده از برگ درختان، به‌دلیل هزینه کم و سازگار بودن با محیط زیست مورد توجه زیادی قرار گرفته است [۱۰]. پردل شهری و همکاران از برگ سدر به‌عنوان ماده فعال طبیعی به منظور کاهش کشش بین سطحی آب و نفت استفاده کردند. نتایج آنها نشان می‌دهد که این ماده به‌خوبی کشش بین سطحی بین آب و نفت را کاهش می‌دهد [۱۰]. نتایج رحمتی و همکاران نشان می‌دهد که ماده فعال سطحی استخراج شده از برگ توت سفید نیز کشش بین سطحی آب و نفت را کاهش می‌دهد [۱۱]. بنابراین به دلیل هزینه پایین و کارایی خوب مواد فعال سطحی طبیعی و تزریق آب هوشمند در ازدیاد برداشت نفت، در این پژوهش تاثیر دو روش تقریباً جدید آب هوشمند و مواد فعال سطحی طبیعی بر برداشت نفت از مخازن کربناته بررسی شده است.

لذا برداشت نفت با استفاده از تزریق آب معمولی، به‌دلیل حالت ترشوندگی این مخازن پایین‌تر از مخازن ماسه سنگی می‌باشد. تغییر ترشوندگی سنگ مخزن به سمت آب‌تری بیشتر، از رویکردهای نوین در بهبود برداشت نفت از مخازن کربناته شکاف دار محسوب می‌شود. تغییر ترشوندگی سنگ از حالت نفت‌تر به آب‌تر، با افزایش نیروهای موینگی از مقادیر منفی به مثبت، سبب آشام خودبه‌خودی آب می‌شود [۴]. با پژوهش‌های انجام گرفته در ۱۰ سال اخیر بر روی خواص ترشوندگی نمونه‌های سنگ/آب/نفت مختلف ثابت شد که آب تزریقی اگر ترکیب درصد متفاوتی با آب سازند داشته باشد، می‌تواند تعادل شیمیایی میان سیستم آب/سنگ/نفت را بر هم بزند که ممکن است موجب ازدیاد برداشت نفت شود. حتی اگر ترکیب آب تزریقی مشابه آب سازند باشد، تعادل شیمیایی مقدار کمی تحت تاثیر قرار خواهد گرفت و فقط مقادیر اشباع نسبی تغییر خواهند کرد. اما تزریق آب با ترکیب درصد متفاوت با آب سازند، ممکن است خاصیت ترشوندگی سنگ را تغییر دهد و بنابراین جزو روش‌های ثالثیه ازدیاد برداشت محسوب می‌شود. تزریق آب به مخازن نفتی از دیرباز به منظور افزایش تولید صورت گرفته است، اولین موارد به‌صورت اتفاقی در مخازنی که نزدیک منابع غنی آبی در حوالی چاه‌های تولیدی قرار گرفته بودند اتفاق افتاده است، این روش اولین بار در سال ۱۸۶۵ در منطقه پنسیلوانیای آمریکا مورد استفاده قرار گرفت [۵]. یکی از روش‌های پیشنهادی برای ازدیاد برداشت نفت از مخازن نفتی که اخیراً مطرح شده است، تغییر شیمی آب تزریقی می‌باشد. در واقع در این روش با تغییر میزان شوری آب تزریقی و ترکیب یونی آن، سعی می‌شود تا اثرات متقابل آب، سنگ، نفت را تحت تاثیر قرار داده و راندمان برداشت نفت از مخازن افزایش یابد. پژوهش‌های زیادی بر روی ازدیاد برداشت نفت با تزریق آب هوشمند انجام شده است. ژانگ و همکاران با آزمایش‌های آشام خودبخودی تاثیر یون Mg^{+2} را بر بازیابی نفت در

مواد و روش‌ها

مواد

سنگ کربناته

در این پژوهش از سنگ برون زاد^۱ کربناته آهکی^۲ به‌عنوان فاز جامد استفاده شده است. همچنین از پودر کلسیت به‌دلیل توزیع یکنواخت اندازه ذرات و خلوص بالا، در آزمایش آنالیز گرماسنجی وزنی به‌عنوان نماینده سنگ کربناته استفاده شده است که از شرکت Norwegian Talc AS تهیه شده است. جدول ۱ مشخصات پودر استفاده شده را نشان می‌دهد.

جدول ۱ مشخصات پودر کلسیت

چگالی	۲/۸۵ g/cm ³
اندازه متوسط ذرات	۷ μm
سطح ویژه متوسط	۲/۳ m ² /g
درجه خلوص	٪۹۹

نفت مدل

نرمال دکان که اسید استئاریک با غلظت ۰/۰۱ مولار در آن حل شده؛ به‌عنوان فاز نفتی مورد استفاده قرار گرفته است. این دو ماده از شرکت آلمانی مرک با خلوص ٪۹۹ تهیه شده‌اند. نفت مورد استفاده در دمای محیط دارای ویسکوزیته ۰/۸۷۹ cp و چگالی ۰/۷۳ g/cm³ می‌باشد.

آب مقطر

در انجام آزمایش‌ها از آب یک بار تقطیر برای ساخت محلول‌های مورد استفاده در تغییر ترشوندگی و شستشوی نمونه‌ها استفاده شده است.

نمک‌ها

از نمک‌های سدیم سولفات، منیزیم کلراید شش آبه و کلسیم کلراید در محلول‌های اصلاح‌گر ترشوندگی استفاده شده است، که همگی از شرکت آلمانی مرک و با خلوص بالای ٪۹۹ تهیه شده‌اند.

ماده فعال سطحی

ماده فعال سطحی طبیعی از برگ درخت سدر

با روش خشک‌کن پاششی به‌دست آمد. پودر به‌دست آمده محلول در آب و به رنگ قهوه‌ای روشن است که حاوی یک نوع سورفکتانت طبیعی به نام ساپونین می‌باشد.

آماده‌سازی نمونه‌ها و روش کار آزمایشگاهی

محلول‌های آب هوشمند و ماده فعال سطحی

از ترکیب نزدیک به غلظت یون‌های آب خلیج فارس به‌عنوان مقادیر پایه در آب هوشمند (محلول ۱) در جدول ۲ در این پژوهش استفاده شد. سپس اثر غلظت یون‌های دو ظرفیتی و مقدار ماده فعال طبیعی نیز با آزمایش‌های مختلف بررسی شد. جدول ۲ غلظت یون‌های موجود در آب هوشمند به همراه ماده فعال سطحی را نشان می‌دهد

زاویه تماس

دستگاه اندازه‌گیری زاویه تماس که شماتیک آن در شکل ۱ نشان داده شده است، در حالت کلی شامل یک منبع نور (۱)، یک محفظه شفاف (۲) که قرص و ماده نفتی و آب در آن قرار می‌گیرند، جک برای تنظیم دقیق ارتفاع (۳)، دوربین با بزرگنمایی ۱۰۰ برابر (۴) و سیستم تزریق که شامل پمپ تزریق (۵) و سرنگ و سوزن بوده، می‌باشد. جهت اندازه‌گیری زاویه تماس قرص‌هایی به ضخامت ۲ mm از مغزه‌ها تهیه و سطح آنها کاملاً صیقلی و همگن می‌شود. سپس نمونه‌ها با آب مقطر شسته شده و در دمای ۴۰°C به مدت ۲۴ hr خشک می‌گردند. نمونه‌ها در محلول تولوئن به مدت ۲ روز برای حذف اسیدهای چرب جذب شده و ناخالصی حاصل از برش و تماس دست قرار داده شدند. پس از آن نمونه‌ها با آب مقطر شسته شده و خشک می‌گردند. پس از خیساندن در آب مقطر به مدت ۵ min در نفت مدل در دمای ۸۰°C به مدت ۲ هفته قرار داده شدند. در این مرحله ترشوندگی آن با نفت با آزمایش زاویه تماس با قرار دان قطره هپتان بررسی شده است.

1. Outcrop

2. Limestone

جدول ۲ غلظت یون‌ها و ماده فعال سطحی در محلول‌های آب هوشمند و ماده فعال سطحی طبیعی

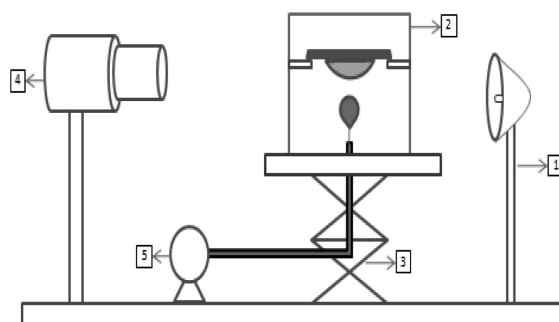
ماده فعال سطحی طبیعی (درصد وزنی)	Ca ⁺² (mol)	Mg ⁺² (mol)	SO ₄ ⁻² (mol)	محلول‌های آب هوشمند
۰	۰/۰۱۰	۰/۰۱۰	۰/۰۰۷	محلول ۱
۰	۰/۰۱۰	۰/۵	۰/۰۰۷	محلول ۲
۰	۰/۰۱۰	۱	۰/۰۰۷	محلول ۳
۰	۰/۵	۰/۰۱۰	۰/۰۰۷	محلول ۴
۰	۱	۰/۰۱۰	۰/۰۰۷	محلول ۵
۰	۰/۰۱۰	۰/۰۱۰	۰/۵	محلول ۶
۰	۰/۰۱۰	۰/۰۱۰	۱	محلول ۷
۰/۰۵	۰/۰۱۰	۰/۰۱۰	۰/۰۰۷	محلول ۸
۰/۱	۰/۰۱۰	۰/۰۱۰	۰/۰۰۷	محلول ۹
۰/۳	۰/۰۱۰	۰/۰۱۰	۰/۰۰۷	محلول ۱۰

کربناته استفاده شده است. در این پژوهش به کمک دستگاه سیلاب‌زنی مغزه میزان بازیافت نفت در هنگام تزریق محلول‌های آب هوشمند و مواد فعال سطحی به درون مغزه کربناته به دست می‌آید. این دستگاه ساخت شرکت داخلی گذار مبتکر جنوب و متعلق به دانشگاه تربیت مدرس می‌باشد. این دستگاه از دو قسمت بخش تزریق کننده و محفظه قرارگیری مغزه تشکیل شده است. قسمت تزریق کننده شامل دو پمپ رفت و برگشت، مخزن روغن و سیلندر توخالی است که سیال تزریقی در آن ریخته می‌شود. بخش دوم مغزه و اتاقک اطراف آن است که دمای محفظه در حدود ۹۰°C می‌ماند تا آزمایش به شرایط واقعی چاه مخزن نزدیک باشد. در خروجی دستگاه یک فشار معکوس تعبیه شده تا فقط در فشارهای بالای ۲۰ bar سیال تزریق شونده اجازه خروج از مغزه را داشته باشد. شکل ۲ شماتیک کلی دستگاه سیلاب‌زنی مغزه را نشان می‌دهد.

نتایج و بحث

زاویه تماس

مطالعات پیشین محققان نشان می‌دهد که آب هوشمند به تنهایی بر روی ترشوندگی سنگ کربناته گچی تاثیرگذار است [۱۴-۱۲].



شکل ۱ شماتیک دستگاه اندازه‌گیری زاویه تماس

سپس نمونه‌ها با آب مقطر شسته شده و در دمای ۰°C به مدت ۲۴ hr خشک می‌گردند و پس از آن در دمای ۷۰°C، در محلول‌های مورد استفاده جهت تغییر ترشوندگی به مدت ۷۲ hr قرار داده شدند. در انتها نمونه‌ها با آب مقطر شسته و در دمای ۴۰°C به مدت ۲۴ hr خشک شده‌اند و در آخر زاویه تماس در دمای اتاق و فشار اتمسفری اندازه‌گیری می‌شود. هر آزمایش دو بار تکرار شده و نتایج گزارش شده میانگین نتایج دو آزمایش برای هر محلول است. حداکثر میزان خطا نیز در این آزمایش ۲± درجه است.

دستگاه سیلاب‌زنی مغزه

به منظور بررسی تاثیر مواد مختلف بر ازدیاد برداشت نفت در شرایط دما و فشار بالا از دستگاه سیلاب‌زنی مغزه استفاده می‌شود. در آزمایش‌های سیلاب‌زنی مغزه از مغزه‌های تهیه شده از سنگ

که بار مثبت دارد نزدیک شده و با جذب اسید چرب موجود که بار منفی دارد، حالت ترشوندگی سنگ را به آب تری بیشتر تغییر دهد. همچنین افزایش غلظت یون SO_4^{2-} از ۰/۰۰۷ مولار تا ۱ مولار در آب هوشمند مقدار زاویه تماس را به ترتیب از ۱۲۱ به ۸۱ درجه کاهش می‌دهد. تاثیر بیشتر یون SO_4^{2-} نسبت به دو یون Mg^{+2} و Ca^{+2} به این دلیل است یون SO_4^{2-} با بار منفی به سطح سنگ با بار مثبت، نزدیک شده و از بار مثبت سطح سنگ می‌کاهد در نتیجه یون‌های Ca^{+2} و Mg^{+2} موجود به دلیل دافعه الکترواستاتیکی کمتر با سطح سنگ، به آسانی به اسید چرب جذب شده بر روی سنگ نزدیک شده و با کندن آن از روی سطح سنگ، حالت ترشوندگی سنگ را تغییر می‌دهند. نتایج شکل ۴ نشان می‌دهد که افزودن ۰/۰۵٪ تا ۰/۳٪ وزنی سورفکتانت طبیعی برگ سدر به آب هوشمند زاویه تماس را از ۱۲۱ درجه به ترتیب به ۸۳ و ۴۱ درجه کاهش می‌دهد و کم‌ترین مقدار زاویه تماس مربوط به این حالت است که نشان‌دهنده دفع مقدار زیادی اسید چرب جذب شده از روی سنگ می‌باشد.

نتایج آزمایش سیلاب‌زنی مغزه

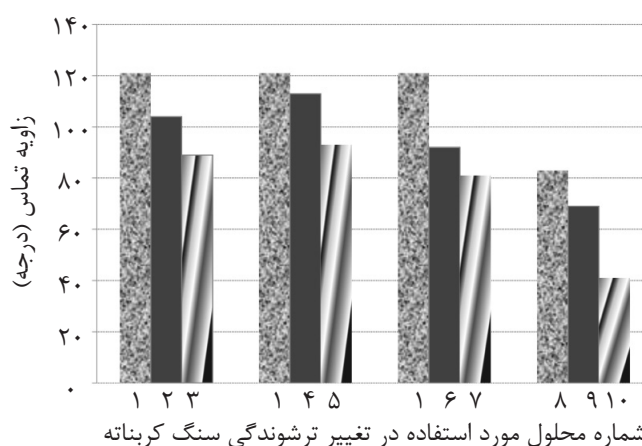
به منظور ارزیابی محلول‌های آب هوشمند و سورفکتانت طبیعی مورد استفاده از آزمایش‌های سیلاب‌زنی مغزه استفاده شد. برای انجام آزمایش‌های سیلاب‌زنی مغزه شسته و خشک شده ابتدا کاملاً تحت خلا قرار گرفت و با آب سازند اشباع گردید. سپس نفت خام را به درون مغزه کربناته با دبی ۰/۲ m/min تا رسیدن به اشباع آب باقی‌مانده تزریق نموده و پس از یک هفته ماندگاری در دمای $90^{\circ}C$ و اطمینان از رسیدن به شرایطی مشابه مخزن حدود یک حجم فضای خالی^۱، آب نمک مشابه با آب سازند مخازن نفتی تزریق می‌شود. پس از تزریق آب نمک، نفت خروجی از مغزه را اندازه گرفته و این کار ۳ مرتبه تکرار شد.

بنابراین به منظور بررسی مقدار تاثیر یون‌های موجود در آب هوشمند همراه با سورفکتانت طبیعی مقادیر زاویه تماس بر روی سطح سنگ برای محلول‌های ۱ تا ۱۰ اندازه‌گیری شد در این پژوهش اندازه‌گیری زاویه تماس با قرار دادن یک قطره هپتان از پایین بر سطح سنگ در محیط آبی در دمای اتاق و فشار اتمسفری انجام شده است. شکل ۳ قطره هپتان قرار داده شده بر سطح سنگ کربناته در محیط آبی بعد از قرار دادن سنگ‌ها در نفت مدل به مدت دو هفته را نشان می‌دهد که مقدار زاویه تماس آن ۱۶۱ درجه بوده و نشان‌دهنده نفت تر بودن سنگ‌ها پس از قرار دادن در نفت مدل می‌باشد. سپس تاثیر غلظت یون‌های موجود در آب هوشمند و غلظت سورفکتانت طبیعی برگ سدر بر روی زاویه تماس سطح سنگ کربناته بررسی شد. بدین صورت که ابتدا سنگ‌های نفت‌تر شده در داخل محلول‌های ۱ تا ۱۰ که حاوی غلظت‌های متفاوتی از یون‌ها و سورفکتانت می‌باشند قرار داده شدند. سپس سطح سنگ‌ها با روشی که قبلاً شرح داده شد جهت اندازه‌گیری زاویه تماس آماده‌سازی شدند. شکل ۴ نتایج زاویه تماس را پس از قرار دادن سنگ نفت‌تر شده در محلول‌های آب هوشمند و سورفکتانت نشان می‌دهد. نتایج نشان می‌دهد که با افزایش غلظت یون Mg^{+2} در آب هوشمند از ۰/۰۱ مولار تا ۱ مولار مقدار زاویه تماس را از ۱۲۱ درجه به ۸۹ درجه کاهش می‌یابد. همچنین افزایش غلظت یون Ca^{+2} نیز از ۰/۰۱ مولار تا ۱ مولار مقدار زاویه تماس را از ۱۲۱ به ۹۳ درجه کاهش می‌دهد که نشان‌دهنده تغییر حالت ترشوندگی سطح سنگ است. مشاهده می‌شود که یون Mg^{+2} تاثیر بیشتری بر مقدار زاویه تماس به نسبت یون Ca^{+2} دارد. یون‌های Mg^{+2} و Ca^{+2} با جذب اسیدهای چرب جذب شده بر روی سنگ می‌توانند حالت ترشوندگی سنگ را تغییر داده و سبب دفع اسیدهای چرب جذب شده از روی سنگ شوند. تراکم بار یون Mg^{+2} از یون Ca^{+2} بیشتر است، در نتیجه راحت‌تر می‌تواند به سطح سنگ کربناته

1. Pore Volume(P.V.)



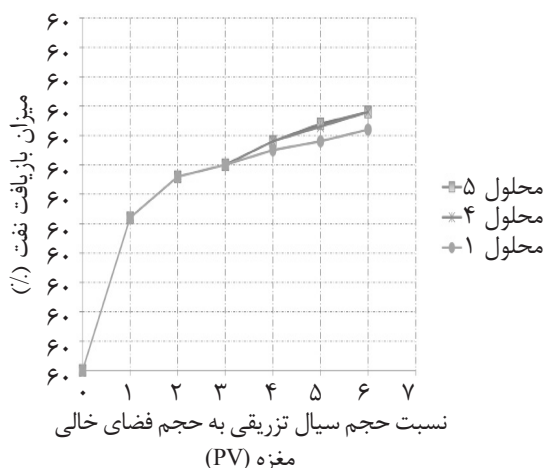
شکل ۳ قطره هپتان قرار داده شده بر سطح سنگ کربناته در محیط آبی بعد از قرار دادن سنگ‌ها در نفت مدل به مدت دو هفته



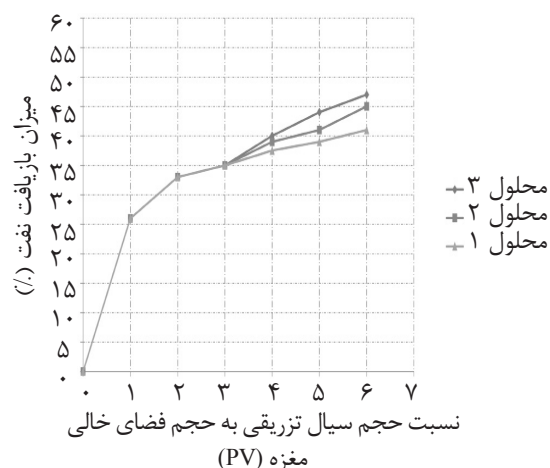
شکل ۴ مقادیر زاویه تماس قطره هپتان بر روی سنگ کربناته پس از تغییر ترشوندگی با محلول‌های آب هوشمند و سورفکتانت (محلول‌های ۱ تا ۱۰ هر گروه از ۴ گروه بالا مربوط به تغییر غلظت یک یون در محلول‌های ۱ تا ۱۰ است)

برداشت نفت تاثیرگذار است. مقایسه نتایج اشکال ۵ تا ۸ با شکل ۴ نشان می‌دهد که هر چقدر میزان بازیابی نفت در محلول استفاده شده در سیلاب‌زنی بیشتر باشد، زاویه تماس مربوط به آن کوچک‌تر است و می‌توان دلیل اصلی ازدیاد برداشت نفت را به تغییر ترشوندگی سنگ از حالت نفت دوست به آب دوست و افزایش نیروهای موینگی در شبکه سنگ نسبت داد. همچنین در شکل ۸ مشاهده می‌شود که افزایش غلظت ماده فعال سطحی طبیعی به همراه آب هوشمند میزان بازیابی نفت را به مقدار زیادی افزایش می‌دهد که این افزایش میزان بازیابی نفت می‌تواند به دلیل تغییر خاصیت ترشوندگی سنگ و یا کاهش کشش سطحی میان آب و نفت توسط این ماده فعال سطحی باشد.

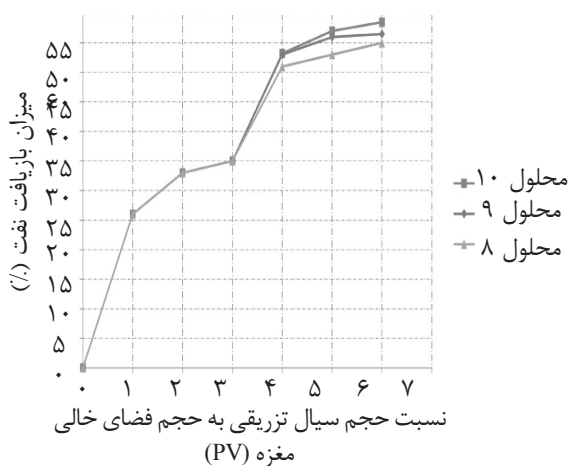
پس از ۳ مرحله تزریق آب سازند میزان نفت خروجی مقدار ناچیزی شد. که این نشان‌دهنده اتمام مرحله ثانویه برداشت نفت می‌باشد. سپس با تزریق محلول‌های آب هوشمند و سورفکتانت مرحله ازدیاد برداشت ثالثیه نفت آغاز می‌شود. در هر مرحله فرآیند تزریق محلول‌های آب هوشمند و یا سورفکتانت، زمان یکسانی (۱ روز) جهت برهم‌کنش نفت/سنگ/آب اعمال می‌شود. با تزریق ۳ حجم فضای خالی محلول‌های مختلف آب هوشمند و یا سورفکتانت و اندازه‌گیری میزان نفت خروجی تاثیر هر محلول بر میزان ازدیاد برداشت بررسی شده است. نتایج اشکال ۵-۷ نشان می‌دهد که با افزایش غلظت یون Mg^{+2} و Ca^{+2} در آب هوشمند میزان برداشت نفت افزایش می‌یابد و افزایش غلظت یون SO_4^{-2} بیشتر از یون Mg^{+2} ، و یون Mg^{+2} بیشتر از یون Ca^{+2} بر روی میزان



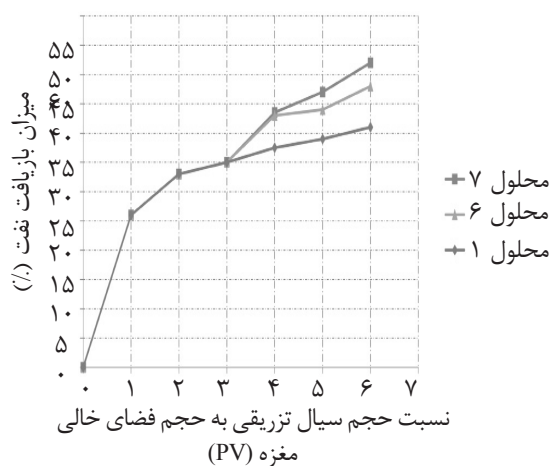
شکل ۶ مقدار بازیابی نفت برای تزریق آب هوشمند با غلظت‌های مختلف از یون‌های Ca^{2+} در دستگاه سیلاب‌زنی مغزه (محلول‌های ۱، ۴، ۵)



شکل ۵ مقدار بازیابی نفت برای تزریق آب هوشمند با غلظت‌های مختلف از یون‌های Mg^{2+} در دستگاه سیلاب‌زنی مغزه (محلول‌های ۱ تا ۳)



شکل ۸ مقدار بازیابی نفت برای تزریق آب هوشمند با غلظت‌های مختلف از سولفات‌های طبیعی در دستگاه سیلاب‌زنی مغزه (محلول‌های ۸ تا ۱۰)



شکل ۷ مقدار بازیابی نفت برای تزریق آب هوشمند با غلظت‌های مختلف از یون‌های SO_4^{2-} در دستگاه سیلاب‌زنی مغزه (محلول‌های ۱، ۶، ۷)

نتیجه‌گیری

در این پژوهش تاثیر ترکیب آب هوشمند و استفاده از ماده فعال سطحی طبیعی موجود در برگ سدر بر تغییر خاصیت ترشوندگی سنگ کربناته، میزان کارایی محلول‌ها در دفع اسید چرب از روی سنگ کربناته و میزان ازدیاد بر داشت نفت از مغزه‌های کربناته با استفاده از آزمایش‌های اندازه‌گیری زاویه تماس و سیلاب‌زنی مغزه بررسی شد. از نتایج آزمایش‌های انجام شده در این پژوهش می‌توان نتیجه گرفت که:

- ۱- افزایش غلظت یون‌های Mg^{2+} و Ca^{2+} از ۰/۰۱ مولار تا ۱ مولار در آب هوشمند مقادیر زاویه تماس را به ترتیب از ۱۲۱ به ۸۹ درجه و از ۱۲۱ به ۹۳ درجه کاهش می‌دهد.
- ۲- افزایش غلظت یون SO_4^{2-} از ۰/۰۰۷ تا ۱ مولار در آب هوشمند مقادیر زاویه تماس را به ترتیب از ۱۲۱ به ۸۱ درجه کاهش می‌دهد.
- ۳- افزودن ۰/۰۵٪ تا ۰/۳٪ وزنی سولفات‌های طبیعی برگ سدر به آب هوشمند زاویه تماس را از ۱۲۱ درجه به ترتیب به ۸۳ و ۴۱ درجه کاهش می‌دهد.

مولار در آب هوشمند، مقدار برداشت نهایی نفت را از ۰/۴۸٪ به ۰/۵۳٪ افزایش می‌دهد. ۶- افزودن ۰/۰۵٪ تا ۰/۳٪ وزنی سورفکتانت طبیعی برگ سدر به آب هوشمند مقدار بازیابی نفت را از ۰/۵۵٪ به ۰/۵۸/۵٪ افزایش می‌دهد.

۴- با افزایش غلظت یون‌های Ca^{+2} و Mg^{+2} از ۰/۰۱ تا ۰/۰۷ مولار در آب هوشمند، مقدار برداشت نهایی نفت در آزمایش سیلاب‌زنی مغزه به ترتیب از ۰/۴۱٪ به ۰/۴۶٪ افزایش می‌یابد

۵- افزایش غلظت یون SO_4^{-2} از ۰/۰۰۷ تا ۱ مولار

مراجع

- [1]. Taber J. J., Martin F. D. and Seright R. S., "Introduction to screening criteria and enhanced recovery field projects EOR screening criteria revisited," SPE Reservoir Engineering, Vol. 12, pp. 189-198, 1997.
- [2]. Awan A. and Kleppe J., "A survey of North Sea Enhanced-Oil-Recovery Projects initiated during the years 1975 to 2005," SPE Reservoir Evaluation & Engineering, Vol. 11., pp. 497-512, 2008.
- [3]. Stran S., Austad T., Puntervold T., Høgnesen E., Olsen M. and Barstad S. M. F., "Smart water for oil recovery from fractured limestone: A preliminary study," Energy & Fuels, Vol. 22., pp. 3126-3133, 2008.
- [4]. Austad T., Matre B., Milter J., Saevereid A. and Oyno L., "Chemical flooding of oil reservoirs and spontaneous oil expulsion from oil-and water-wet low permeable chalk material by imbibition of aqueous surfactant solution," Colloid Surf. A., Vol. 137., pp. 117-129, 1997.
- [5]. Vladimir A. and Eduardo M., "Enhanced oil recovery: an update review," Energies, Vol 3., pp. 1529-1575, 2010.
- [6]. Zhang P., Tweheyo M. T. and Austad T., "Wettability alteration and improved oil recovery by spontaneous imbibition of seawater into chalk: impact of the potential determining ions Ca^{2+} , Mg^{2+} , and SO_4^{2-} ," Colloids and Surfaces A., Vol. 301., pp. 199-208, 2007.
- [7]. Fathi S. J., Austad T. and Strand S., "Smart water as a wettability modifier in chalk: the effect of salinity and ionic composition," Energy & Fuels, Vol. 24, pp. 2514-2519, 2010.
- [8]. Kazankapov N., "Enhanced oil recovery in Caspian carbonates with Smart Water," SPE, Russian Oil and Gas Exploration & Production Technical Conference and Exhibition, Moscow, Russia, 14-16 October, 2014.
- [9]. Salehi M., Johnson S. J. and Lian J. T., "Mechanistic Study of wettability alteration using surfactants with applications in naturally fractured reservoirs," Journal of Langmuir, Vol 24., pp. 14099-14107, 2008.
- [10]. Pordel Shahri M., Shadizadeh S. R., and Jamialahmadi M., "A new type of surfactant for enhanced oil recovery," Petroleum Science and Technology, Vol. 30., pp. 585-593, 2012.
- [11]. Rahmati M., Mashayekhi M., Songolzadeh R. and Daryasafar A., "Effect of natural leaf derived surfactants on wettability alteration and interfacial tension reduction in water-oil system: EOR application," Journal of the Japan Petroleum Institute, Vol. 58, pp. 245-251, 2015.
- [12]. Rezaei Gomari K. A., Denoyel R. and Hamouda A. A., "Wettability of calcite and mica modified by different-Long-Chain fatty acids (C18 Acids)," Journal Colloid and Interface Science, 297, pp. 470-479., 2006.
- [13]. AlQuraishi A. A., AlHussinan N. S. and AlYami Q. H., "Efficiency and recovery mechanism of low salinity water flooding in sandstone and carbonate reservoirs," Ravenna, Italy, 12th Offshore Mediterranean Conference and Exhibition, Mar. 25-27., 2015.
- [14]. Rezaei Doust A., Puntervold T., Strand S. and Austad T., "Smart water as wettability modifier in carbonate and sandstone/differences in the chemical mechanisms," Energy & Fuels, Vol. 23, p. 4479.