

# سنتز و ارزیابی عملکرد آلکیل سولفوسوکسینات اتوکسیله در بسته‌های پراکنده‌ساز (دیسپرسانت) لکه‌های نفتی در دریا

## پژوهش نفت

سال بیست و دوم

شماره ۷۲

صفحه ۱۳۱-۱۲۰

تاریخ دریافت مقاله: ۹۰/۱۰/۲۱

تاریخ پذیرش مقاله: ۹۱/۴/۲۴

داریوش فرخانی\*

علی اصغر خلیلی

پژوهشگاه صنعت نفت، پژوهشکده شیمی پتروشیمی

Farkhanid@ripi.ir

مشخصی از تعادل آب‌دوستی و آب‌گریزی قادر به انتقال نفت خام و آводگی نفتی به ستون آبی می‌باشد، فرمولاسیون با اجزای کنترل کننده آب‌دوست و آب‌گریز در محدوده مناسب مجددًا تعریف گردید. (نسبت به استفاده خالص از سدیم دی‌ایزو اکتیل سولفوسوکسینات) لازم به یاد آوری است جزء به کار رفته باشیستی دارای ویژگی عدم سمیت، تجزیه‌پذیری بیولوژیکی و دیگر پارامترهای مطرح در این زمینه باشد. در این پژوهش اثر بخشی در فرمولاسیون بسته پراکنده‌ساز ابداعی متشکل از میزان بالای سدیم سولفوسوکسینات اتوکسیله ۶۷٪ در کثاف سدیم سولفوسوکسینات تجاری ۳۳٪ مورد ارزیابی قرار گرفت و مشخص گردید که با توجه به خصوصیات نفت خام، منو‌آلکیل سولفوسوکسینات‌های اتوکسیله نقش بسیار مهمی در فرمولاسیون‌های پراکنده‌ساز به عنوان زایل کننده لکه‌های نفتی را دارا می‌باشند.

واژه‌های کلیدی: سدیم منو‌آلکیل سولفوسوکسینات اتوکسیله، پراکنده‌ساز (دیسپرسانت) لکه‌های نفتی، سولفوسوکسینات‌های اتوکسیله نامتقارن، اتوکسیلاسیون

## چکیده

سولفوسوکسینات‌ها با عملکرد افزایش ترکنندگی، کف‌کنندگی، تشکیل امولسیون و پخش کنندگی در فرمولاسیون‌های مختلف سیالات صنعتی دارای طیف کاربردی گسترده‌ای می‌باشند. سولفوسوکسینات‌ها از جمله نمک سدیم دی‌اکتیل سولفوسوکسینات، در فرمولاسیون پراکنده سازها به عنوان زایل کننده لکه‌های نفتی در دریا مورد استفاده قرار می‌گیرند. در این تحقیق به منظور بهبود در خواص آلکیل سولفوسوکسینات تجاری سمعی گردید تا با اتوکسیلاسیون مشتق نیمه استر مالیک اسید، ضمن افزایش حلalیت جزء سولفوسوکسینات در آب با سختی بالا، در عملکرد و ترکنندگی آن افزایش پلی اکسی‌حد واسط اتوکسیلاسیون نامتقارن از افزایش جزء پلی اکسی‌اتیلن با جرم ملکولی مختلف (از طریق اتوکسیلاسیون) یا واکنش مشتق نیمه استر، با پلی اتیلن گلیکول به دست آمد که متعاقباً در نتیجه واکنش با دی‌سولفات سدیم به مشتق سدیم ایزو‌اکتیل سولفوسوکسینات تبدیل گردید. نظر به اینکه یک فرمولاسیون پراکنده‌ساز بسته به نوع نفت خام در محدوده

## مقدمه

حذف نفت از سطح دریا با سرعت بیشتر از حالت طبیعی شده و در معرض نور و عوامل تجزیه کننده بیولوژیکی نظیر میکرو ارگانیسم‌ها (با اضافه نمودن و یا ترجیحاً با حضور در محیط زیست) از نفت به عنوان منبع کربن و انرژی استفاده نموده و اجزای تشکیل دهنده آن را به صورت ایده‌آل به دی اکسید کربن و آب تبدیل می‌نماید [۱۵-۱۱].

پراکنده‌سازهای جدید و یا نسل سومی، مخلوطی از مواد فعال سطحی (استرهای چرب، الکل‌های اتوکسیله، آمین‌ها، آمیدها و غیره) و حلال‌هایی که به طور جزیی با آب مخلوط پذیرند (اساساً از پلی اتیلن گلیکول اترها) تشکیل گردیده‌اند و کاهش سمیت آنها به صورت زیر می‌باشد: < هیدروکربن‌های اشیاع > گلیکول اترها < الکل‌ها هیدروکربن‌های آروماتیک

پراکنده‌سازهای نفتی عموماً از سه نوع ماده شیمیایی تشکیل یافته‌اند که عبارتند از ماده فعال سطحی، حلال، و ماده افزودنی که نقش ماده افزودنی کاهش کشش سطحی بین نفت و آب O/W می‌باشد که به طور مناسبی باعث پراکنده‌سازی قطرات ریز نفت در آب می‌شود. نقش حلال جهت رقیق‌سازی ماده فعال سطحی و ماده افزودنی و در نهایت همگن نمودن سیستم می‌باشد. و نقش ماده افزودنی به منظور افزایش در توانایی تجزیه‌پذیری زیستی قطرات پراکنده شده و بهبود در حلالت پراکنده‌ساز در لایه نفتی و افزایش در پایداری دراز مدت آن می‌باشد.

از طرف دیگر پراکنده‌سازها باعث بازداری از چسبندگی مجدد قطرات ریز نفت به یکدیگر و تشکیل امولسیون پایدار نفت-آب شده و سطح مشترک آنها توسط یک ماده فعال سطحی، پایدار باقی می‌مانند. اجزای کلیدی یک بسته از پراکنده‌ساز متشکل از یک و یا بیش از یک ماده فعال سطحی است که دارای بخش آب‌دوست (هیدروفیل) و چربی دوست (لیپوفیل) و حلال به عنوان کاهنده ویسکوزیته و تسریع کننده در پراکنده‌سازی می‌باشد و رفتار آنها متأثر از تعادل بین گروه‌های آب‌دوست و

نشت نفت در دریا و آبراههای بین المللی منجر به آلدگی آب‌های دریا می‌شود. آثار آلدگی‌های نفتی را باید به دونوع دراز مدت و کوتاه مدت تقسیم نمود. تأثیر کوتاه مدت آن خفگی ناشی از پوشش لکه‌های نفتی و مسمومیت حاصل از آن در کاهش انتقال نور باعث ممانعت از عمل فتوستز در گیاهان آبزی می‌شود، لایه‌های نفتی سرعت جذب اکسیژن هوا بهوسیله آب را بسیار کند می‌کند، به نحوی که میزان غلظت اکسیژن در لایه‌های آب زیر لکه‌های نفتی حتی از لایه‌های عمیق آب نیز کمتر است.

لایه نفتی با اجزای معدنی موجود در دریا لایه سنگین‌تری را تشکیل داده و به کف دریا رسوب می‌نماید و باعث صدمه به گیاهان و آبزیان می‌شود. از طرف دیگر تأثیر آلدگی نفتی بر زندگی گیاهان موجود در خطوط ساحلی موضوع با اهمیت دیگری می‌باشد. گزارش‌ها حاکی از انهدام جلبک‌ها و سایر گیاهان ساحلی است. در این میان هیدروکربن‌های حلقوی یا آروماتیک‌ها باعث مسمومیت آبزیان در دریا می‌شوند و به طور کلی یک توده بزرگ آلدگی نفتی در زمان کوتاهی طیف وسیعی از موجودات دریایی را دچار مسمومیت و مرگ می‌کند. از آثار دراز مدت آلدگی‌های نفتی می‌توان به پایداری ترکیبات آلی در بدن موجودات زنده دریا اشاره کرد که این مهم نهایتاً سبد غذایی انسان را مورد تهدید قرار می‌دهد.

امروزه روش‌های مختلفی جهت کنترل آلدگی‌های نفتی ارائه گردیده است که روش‌های مکانیکی و بیولوژیکی، جاذب‌ها و پراکنده‌سازها (دیسپرسانت‌ها) از مهمترین موارد آنها می‌باشند [۱۰-۱].

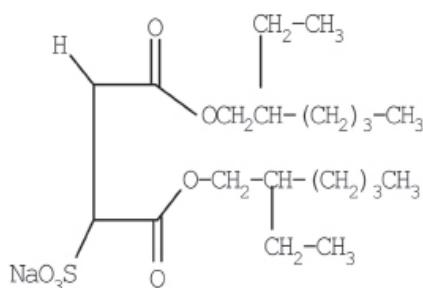
یکی از روش‌های پاکسازی لکه‌های نفتی از سطح دریا به کارگیری پراکنده‌سازها با عملکرد متفرق کنندگی لکه‌های نفتی است. به کارگیری پراکنده‌سازهای شیمیایی علیه یک لایه نفتی باعث کاهش کشش سطحی در سطح مشترک آب و نفت می‌گردد. به طوری که با حداقل انرژی مخلوط‌پذیری باعث گسترش سطح و شکسته شدن لایه نفتی به قطرات بسیار ریز و افزایش سرعت نفوذ اکسیژن در فاز نفت خام می‌شود و بدین ترتیب استفاده از آنها باعث شتابدهی در

ارزیابی قرار گرفت و این نتیجه گیری به عمل آمد که بسته به نوع نفت خام، سدیم ایزواکتیل سولفوسوکسینات‌های اتوکسیله، پتانسیل عملکرد مناسبتری نسبت به نوع سدیم دی ایزواکتیل سولفوسوکسینات تجاری (AOT) در فرمولاسیون‌های یک پراکنده ساز به منظور زایل کردن لکه‌های نفتی را دارا می‌باشند.

الصباح و سایر همکاران از انسستیتوی پژوهشی نفت کشور مصر از واکنش سولفوسوکسینیک اسید و یک الکل چرب در کنار پلی اتیلن گلیکول، منوالکیل سولفوسوکسینات اتوکسیله با درجات مختلف اتوکسیلاسیون استرنموده اند [۱۸].

خواص ترمودینامیکی این مواد فعال سطحی با سدیم دی اکتیل سولفوسوکسینات به عنوان ماده فعال سطحی متعارف مقایسه گردید. و با اندازه‌گیری کشش سطحی در دماهای مختلف، غلظت بحرانی مایسل‌ها محاسبه شدند. تأثیرگذاری واحدهای اتیلن اکساید و طول زنجیره آلکیل بر خواص سطحی نیز مورد مطالعه و ارزیابی قرار گرفته است که نتایج نشان‌دهنده افزایش خاصیت جذب مواد فعال سطحی با حضور اتیلن اکساید در ساختار ملکولی آنها می‌باشد.

در تحقیق دیگری همین محققین خواص سطحی، به خصوص نقطه ریزش<sup>۱</sup> و پایداری امولسیونی برای منوالکیل سولفوسوکسینات‌های اتوکسیله (اکتیل-دو دیسل و ستیل) را مورد بررسی و با دی اکتیل سولفوسوکسینات مقایسه کرده‌اند.



ب

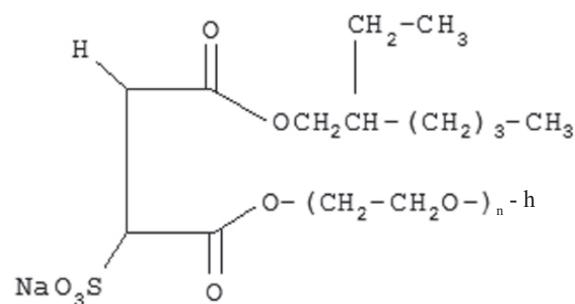
شکل ۱- الف: ساختار مولکولی سدیم ایزواکتیل سولفوسوکسینات

آب‌گریز<sup>۱</sup> در یک ملکول شکل می‌یابد، مشخصات مطلوب از نظر آب‌دوستی و آب‌گریزی با به کارگیری ترکیبات با HLB بالای ۱۳ و کمتر از ۴ به دست آمده است [۱۶].

به طور کلی مواد فعال سطحی به چهار دسته آنیونی، کاتیونی، غیر یونی و آمفوتریک تقسیم می‌گردند. استرهای آنیونی سولفوسوکسینات اولین بار توسط کمپانی سیان آمید با نام تجاری آیروسول<sup>۲</sup> به عنوان عامل فعال سطحی تولید گردید [۱۷]. در این تحقیق فرمولاسیون بسته پراکنده ساز آنیونیک سدیم ایزواکتیل سولفوسوکسینات اتوکسیله با عملکرد تر کنندگی<sup>۳</sup> و بمنظور حذف کننده لکه‌های ناشی از نفت در دریا استرنموده ارزیابی قرار گرفت (شکل ۱).

ساختار ملکولی سدیم ایزو اکتیل سولفوسوکسینات اتوکسیله دارای دو بخش آنیونی و غیر یونی است که به این ساختار این موقعیت را می‌دهد که به هر شکلی خاصیت پراکنده سازی داشته باشد.

نظر به اینکه فرمولاسیون یک پراکنده ساز در محدوده خاصی از تعادل آبدوستی و آبگریزی قادر به انتقال نفت خام و آلودگی‌های نفتی به ستون آبی می‌باشد لذا فرمولاسیون با اجزاء کتلرل کننده ترکیب در محدوده مناسب (از تعادل آبدوستی و آبگریزی) تعریف گردید و در ارزیابی به عمل آمده میزان کارآیی و اثر بخشی مخلوط سدیم سولفوسوکسینات اتوکسیله به میزان (۶۷٪) در کنار سدیم سولفوسوکسینات تجاری به میزان (۳۳٪) مورد



الف:  $n=9,14$

1. Hydrophilic Lipophilic Balance (HLB)
2. Aerosol
3. Wetting Agent
4. Krafft Point

در جدول ۱ آورده شده است.

انیدرید مالیک با خلوص بالای ۹۹٪، سدیم دی سولفیت (Na<sub>2</sub>S<sub>2</sub>O<sub>5</sub>) ۹۹٪ ساخت شرکت مرک، ۲-اتیل هگزانول شرکت پتروشیمی ارک با خلوص ۹۹/۵٪، کلروفرم با درصد خلوص ۹۹٪ و دی ترشیری بوتیل پراکسید با خلوص ۹۸٪ ساخت شرکت آلدريچ، پلی اتیلن گلیکول با وزن ملکولی متوسط ۶۰۰ و با درجه خلوص بالای ۹۹٪ ساخت کارخانه Riedel-deHaen تهیه و بدون خالص‌سازی مورد استفاده قرار گرفت. آب مورد استفاده در آزمایشات از آب دریای خلیج فارس با مشخصات زیر تهیه گردید.

#### ستز سدیم منوآلکیل سولفوسوکسینات اتوکسیله

مرحله اول: در یک بشر ۵۰۰ میلی لیتر مجهر به همزن مکانیکی و ترمومتر، ۲۰۰ گرم (۲۰ مول) مالیک انیدرید ریخته و پس از گرم نمودن تا دمای ۶۰°C و ذوب کامل، توسط قیف جدا کننده قطره قطره به آن ۲۶۰/۵ گرم (۲ مول) ۲-اتیل هگزانول اضافه شد. با اختلاط کامل مخلوط، دما به آرامی به ۸۰-۸۵°C افزایش یافت و طی ۲ ساعت با کنترل دقیق دما واکنش ادامه یافت. در پایان بانمونه گیری از مخلوط واکنش عدد اسیدی مخلوط واکنش حدود ۲۴۰ mg KOH/g بود لذا با قطع جریان واکنش و افزایش محلول سود ۱۰٪ ختی سازی مخلوط واکنش تا مرحله قلیایی ادامه یافت و بدین ترتیب نمک سدیم ایزوواکتیل مالثات در فاز آبی تشکیل گردید.

این مواد فعال سطحی به عنوان پراکنده‌ساز لکه‌های نفتی با استفاده از روش اسکرین<sup>۱</sup> مورد ارزیابی قرار گرفتند نتایج حاصله نشان دهنده آن است که حضور واحد اتیلن اکساید در نیمی از ساختار مخلوط ماده فعال سطحی (آنیونیک-غیر یونی) بهبود دهنده نقطه ریزش و کاهش دهنده در فوم پذیری و پایداری امولسیونی این مواد فعال سطحی گردیده و توانایی در پراکنده‌سازی آنها در آب دریا بهتر از آب شهر بوده است در نتیجه افزایش واحدهای اتیلن اکساید تأثیر مثبتی بر پراکنده‌سازی لکه‌های نفتی داشته است [۲۰-۱۹].

در این تحقیق درابتدا مشتق مونو استر سوکسینیک اسید از ترکیب انیدرید مالیک با ایزوواکتیل الكل سنتز گردید و سپس مراحل تبدیل آن به سدیم ایزو اکتیل سولفوسوکسینات اتوکسیله از طریق اتوکسیلاسیون و سولفوناسیون انجام شد و مراحل شناسایی آن از طریق طیف سنجی (زیر قرمز، رزونانس مغناطیسی هسته پروتون) انجام و مورد تایید قرار گرفت.

#### بخش تجربی مواد و دستگاه‌ها

راکتور استینلس استیل<sup>۲</sup> ۳۰۰ میلی لیتر با تحمل فشار گاز ۲۰۰۰ psig و دارای همزن توربینی و گرداننده مغناطیسی ساخت شرکت آمریکایی Parr، دستگاه FT-IR مدل IFS88 ساخت شرکت بروکر آلمان، دستگاه HNMR 500MHz<sup>۳</sup> ساخت شرکت بروکر آلمان و دستگاه اسپکتروفوتومتر مدل 2800-U شرکت هیتاچی ژاپن جهت شناسایی مورد استفاده قرار گرفتند و مشخصات آنالیز آب مورد استفاده در آزمایشات

جدول ۱- مشخصات آب دریای خلیج فارس (آنالیز نمونه آب در پژوهشگاه صنعت نفت انجام شده است)

پارامتر	یون سولفات	یون کلراید	سختی منیزیم	سختی کلسیم	TDS <sup>۴</sup>	مقدار (میلی گرم / لیتر)	روش استاندارد
						۴۵۰۰	Standard Method 2540C
						۱۳۰۰	Standard Method 2540C
						۲۰۰۰	Standard Method 2540C
						۲۳۰۰۰	Standard Method 4500 Cl <sup>-</sup> E
						۲۵۰۰	Standard Method 4500 SO <sub>4</sub> <sup>-2</sup> D

1. Screen Test

2. (S\_S\_316L)316L7

3. Total Dissolve Solids

پایان، با سرد نمودن تدریجی راکتور در دمای محیط، اکسید اتیلن اضافی باعبور گاز نیتروژن به درون راکتور با عبور از تله آب و اسید خشندی گردید. با باز نمودن درب راکتور و توزین نمونه، وزن اکسید اتیلن جذب شده توسط مخلوط واکنش  $72/8$  تعیین شد. محصول با  $4/0$  گرم اسید فسفریک غلیظ خشندی شد و بر مبنای میزان جذب اکسید اتیلن بطور متوسط درجه اتوکسیلاسیون در هر ملکول حدود  $8-9$  واحد به دست آمد.

مرحله سوم:  $1227$  گرم ( $1/27$  مول) ایزو اکتیل مالثات  $14$  مول اتوکسیله با  $133$  گرم سدیم دی سولفیت حل شده در  $175$  گرم آب و  $77$  گرم اتانول مخلوط گردید و در حضور  $2/8$  گرم دی ترشی بوتیل پراکسید در دمای  $80-85^{\circ}\text{C}$  به مدت  $2/5-3/5$  ساعت ریفلکس شد تا با باز شدن باند دوگانه الفینی ایزو اکتیل مالثات اتوکسیله، سدیم دی سولفیت در آن جایگزین شود و بدین ترتیب در پایان با تقطیر آب و الكل مقدار  $1250$  گرم سدیم ایزو اکتیل سولفوسوکسینات  $14$  مول اتوکسیله با بازدهی حدود  $5/88$  حاصل گردید.

لازم به ذکر است با تکرار این مرحله با ایزو اکتیل مالثات  $9$  مول اتوکسیله، محصول سدیم ایزو اکتیل سولفوسوکسینات  $9$  مول اتوکسیله به دست آمد. بهره کلی محصول واکنش نسبت به ماده اولیه انیدرید مالیک  $63\%$  بوده است.

## تست کاربردی

یک قیف جدا کننده با ابعاد مشخص،  $250$  میلی لیتر از آب دریا در دمای  $0^{\circ}\text{C}$   $10 \pm 0/5$  پرشده و در حین آزمایش این دما ثابت نگهداشته می شود.  $5$  میلی لیتر از نفت خام از طریق سرنگ به آرامی به آب سرد اضافه می گردد. با گذشت یک دقیقه دمای نفت با دمای آب سرد یکسان می شود. با وزن نمودن سرنگ قبل و بعد از افزایش، وزن نفت خام افزوده شده محاسبه شد.

از طریق سرنگ مخصوص مقدار  $0/2$  میلی لیتر از پراکنده ساز غلیظ بر سطح نفت افزوده گردید و به مدت  $2$  دقیقه با سرعت چرخش  $33 \pm 1$  دور بر دقیقه در محور افقی چرخانده شد و در پایان با برداشتن در پوش قیف

استخراج ناخالصی دی ایزو اکتیل مالثات از فاز آبی توسط  $200$  میلی لیتر دی اتیل اتر انجام شد و با اسیدی نمودن فاز آبی توسط اسید کلریدریک رقیق ( $\text{pH}=1-2$ ) محلول به صورت دو فاز آلی و آبی در یک قیف جدا کننده از یکدیگر تفکیک شدند. فاز آلی با منیزیم سولفات بدون آب خشک و فیلتر گردید و در نهایت  $360$  گرم محصول با بازدهی  $79\%$  به دست آمد [۲۱].

مرحله دوم: مقدار  $360$  گرم ( $1/1$  مول) ایزو اکتیل مالثات در یک بالن دو لیتری وارد گردید و به آن  $942$  گرم ( $1/57$  مول) پلی اتیلن گلیکول با وزن ملکولی متوسط  $600$ ،  $200$  میلی لیتر از مخلوط زایلن ها (حلال)،  $1/5$  گرم پارا تولوین سولفونیک اسید (کاتالیست) افزوده شد. و با گرمایش مخلوط واکنش تا دمای  $140^{\circ}\text{C}$  خروج  $18$  میلی لیتر آب توسط یک سیستم تقطیر آزوتروپیک در طی مدت زمان  $2$  ساعت انجام شد. در ادامه با جداسازی کامل حلal، فاز آلی باقیمانده در  $300$  میلی لیتر ایزوپروپانول حل گردید و با ورود در محلول فوق اشباع آب و نمک به مدت یک ساعت در دمای  $90^{\circ}\text{C}$  همراه با هم خوردن به صورت دو فاز آلی و آبی از یکدیگر تفکیک شدند. با جداسازی فاز آلی از فاز آبی و تقطیر ایزوپروپانول از فاز آلی مقدار  $1227$  گرم ایزو اکتیل مالثات اتوکسیله  $14$  مول با بازدهی  $81\%$  حاصل گردید.

سترنز ایزو اکتیل مالثات با ساختار ملکولی متوسط  $8-9$  مول اتوکسیله در یک راکتور  $300$  میلی لیتری تحت فشار از جنس استینلس استیل انجام شد. با ورود  $47$  گرم ایزو اکتیل مالثات به همراه  $0/5$  گرم پتابسیم هیدروکسید (کاتالیزور) به درون راکتور و با عبور گاز نیتروژن سیستم کاملاً عاری از هوا و تحت فشار  $150$  psig  $150$  گاز نیتروژن تست گردید. با گرم نمودن آن در دمای  $100^{\circ}\text{C}$  و تحت خلاء  $10 \text{ mmHg}$  از مخلوط واکنش آبگیری به عمل آمد و با افزایش تدریجی دمای واکنش بین  $130-140^{\circ}\text{C}$ ، اکسید اتیلن به صورت پالسی و با تنظیم دور همزمان  $750$  دور بر دقیقه در طی مدت زمان  $2$  ساعت به مخلوط واکنش افزوده شد. در جریان انجام این واکنش دمای راکتور در  $126^{\circ}\text{C}$  و فشار آن در محدوده  $64-140$  psig کنترل گردید در

منحنی کالیبراسیون می‌باشد. لذا توزین و انتقال  $0/2$ ،  $0/5$ ،  $0/9$  گرم از نمونه نفت خام بهرگان ۲ در داخل بالنهای ژوژه با حجم  $100$  میلی‌لیتر انجام شد و با اضافه نمودن  $50$  میلی‌لیتر کلروفرم به هریک و تکان دادن آنها نفت خام به خوبی در حلال حل گردید.

با اضافه نمودن مجدد حلال تا خط نشانه در هر فلاسک، میزان جذب هرنمونه در  $580$  نانومتر توسط دستگاه اسپکتروفتو متر اندازه گیری شد و نمودار کالیبراسیون نفت خام بهرگان ۲ (جدول شماره  $2$ ) مشخصات نفت خام صادراتی بهرگان ( $2$ ) مطابق شکل  $2$  ترسیم شد، و از طریق اندازه گیری جذب کلروفرم حاوی لکه‌های نفتی در مقابل کلروفرم شاهد در  $580$  نانومتر ارتباط بین وزن مربوط به نمونه نفت خام پراکنده شده در آب دریا محاسبه و کارآیی پراکنده‌ساز از طریق معادله کارآیی (E) تعیین گردید.

## بحث و نتایج

مراحل ستز سدیم ایزواکتیل سولفوسوکسینات اتوکسیله طی سه مرحله انجام گردید (شکل  $(3)$ ):

جدا کننده و رهاسازی آن به مدت یک دقیقه از انتهای شیر خروجی در یک استوانه مدرج  $50$  میلی‌لیتر آب و نفت نمونه گیری شد [۲۲-۲۳].

نمونه آب و نفت به یک قیف جدا کننده  $100$  میلی‌لیتری انتقال یافت و با شستشوی استوانه مدرج با کلروفرم و افزایش آن به نمونه، مراحل جداسازی آن در سه مرحله و در هر مرحله با  $20$  میلی‌لیتر کلروفرم انجام گردید و در پایان از میان کاغذ فیلتر حاوی سولفات سدیم خشک عبور داده شد.

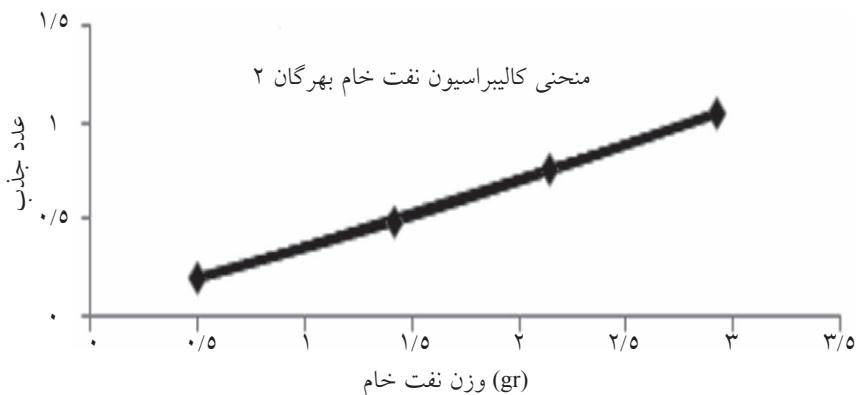
محلول خشک شده با افزایش کلروفرم به حجم  $100$  میلی‌لیتری رسانده شد و جذب کلروفرم در مقابل کلروفرم (شاهد) در  $580$  نانومتر تعیین گردید و سپس با استفاده از نمودار کالیبراسیون شکل  $2$  وزن نفت خام پراکنده شده به دست آمد و نهایتاً از معادله زیر، کارآیی (E) پراکنده‌ساز محاسبه شد.

$$E = \frac{5 \times 100}{\text{وزن کل نفت خام افزوده شده در فلاسک}} \times \text{وزن نمونه خام پراکنده شده}$$

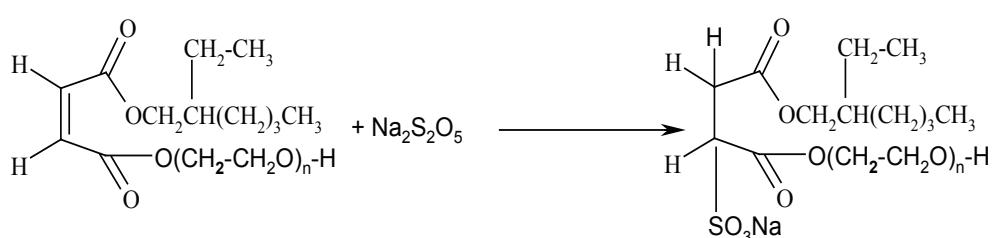
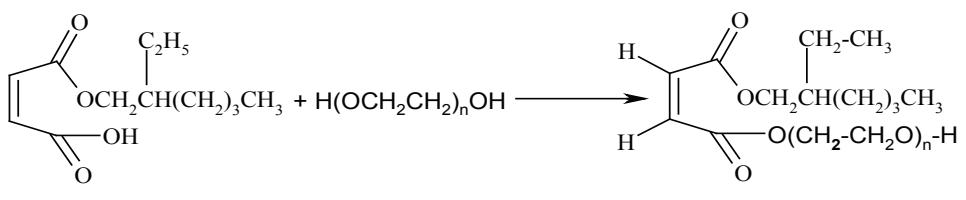
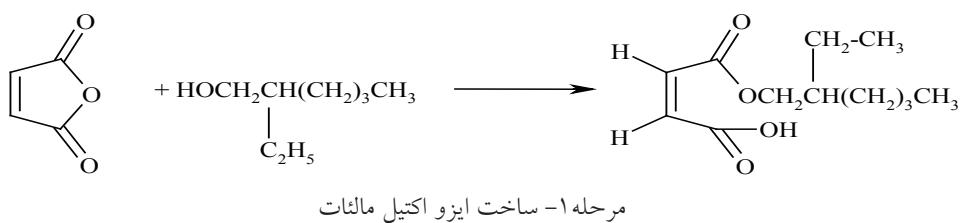
جهت تعیین وزن نفت خام پراکنده شده در آب نیاز به

جدول  $2$ - مشخصات نفت خام صادراتی بهرگان  $2$

مشخصات	نتایج	روش‌های آزمون
Specific Gravity @ $15.56/15.56^{\circ}\text{C}$	0.8871	ASTM D-4052
API	28.01	ASTM D-4052
%Sulphur content	1.58	ASTM D-2622
wt	1.0 >	RIPI
H <sub>2</sub> S Content	0.26	ASTM D-3228
ppm	Trace	ASTM D-96
%Nitrogen Total	Trace	ASTM D-95
wt	6	ASTM D-3230
%Base Sediment & Water	48.7	ASTM D-445
Vol	28.4	ASTM D-445
%Water content	13.0	ASTM D-445
Vol	-18	ASTM D-97
Salt content	7.4	ASTM D-323
P.T.B	3.0	IP-143
.Kinematic Viscosity @ $10^{\circ}\text{C}$	5.44	BP-237
c.St	53	IP-31
.Kinematic Viscosity @ $20^{\circ}\text{C}$	7.17	ASTM D-189
c.St	0.01	ASTM D-482
.Kinematic Viscosity @ $40^{\circ}\text{C}$	0.05 >	ASTM D-664
c.St	22.0	UOP-800
Pour Point	89.0	UOP-800
°C		
R.V.P		
psi		
%Asphaltene		
wt		
%Wax content		
wt		
Drop Melting Point of Wax		
°C		
%Carbon residue (cond)		
wt		
%Ash Content		
wt		
Acidity total		
mgKOH/gr		
Nickel		
ppm		
Vanadium		
ppm		



شکل ۲- نمودار کالیبراسیون نفت خام بهرگان ۲



شکل ۳- مراحل سنتز سدیم ایزو اکتیل سولفوسوکسینات اتوکسیله طی سه مرحله

نمودن ماده فعال سطحی، مواد افزودنی و همگن نمودن سیستم مورد استفاده قرار می‌گیرند که از جمله افزایش توانایی در تجزیه پذیری بیولوژیکی و بهبود در حلایق پراکنده‌ساز در لایه لکه نفتی و افزایش زمان پایداری در تجزیه پذیری آن می‌باشد. ساختار ماده فعال سطحی منوآکیل سولفوسوکسینات اتوکسیله از دو بخش آنیونی و غیر یونی تشکیل گردیده است و اصلی‌ترین عملکرد سولفوسوکسینات‌ها خاصیت ترکنندگی آنها می‌باشد. اتوکسیلاسیون نیمه استر سولفوسوکسینات می‌تواند در

شناسایی ساختار سدیم ایزو اکتیل مالاثات اتوکسیله از طریق رزونانس مغناطیسی هسته پروتون و طیف سنجی زیر قرمز انجام شد و مشخصات آنها با منابع علمی مقایسه شد [۱۹] فرمولاسیون انواع تجاری پراکنده‌سازهای نفتی بر اساس سه ترکیب از مواد شیمیایی پایه‌گذاری گردیده است که از ماده فعال سطحی، حلال‌ها و مواد افزودنی تشکیل گردیده‌اند. ماده فعال سطحی عهده‌دار کاهش کشش سطحی بین نفت و آب (O/W) می‌باشد که به طور مناسبی نفت را به صورت قطرات ریز در آب پخش می‌نماید. حلال‌ها در جهت حل

پراکنده‌ساز مورد ارزیابی قرار گرفت. مشاهدات کلی به عمل آمده نشان می‌دهد که اطلاع از میزان درجه اتوکسیلاسیون در سولفوسوکسینات ستتری در تنظیم تعادل بخش آب‌دوست و آب‌گریز فرمولاسیون دارای نقش کلیدی است و حتی تشکیل ساختارهای گلیکولی به عنوان فرآورده جانبی به موازات محصول اتوکسیله سولفوسوکسینات باعث متأثر شدن تعادل آب‌دوستی و آب‌گریزی گردیده و در عملکرد فرمولاسیون تأثیرگذار می‌باشد.

یکی از روش‌های ارزیابی عملکرد یک پراکنده‌ساز تست کاربردی  $\text{W.S.L}^{\circ}$  یا فلاسک چرخان می‌باشد. امتیاز این روش، شبیه‌سازی دقیق‌تر شرایط دریا و امکان ایجاد ارتباط با نتایج تست میدانی است در این روش تخمین مقدار نفت پراکنده شده از یک لکه نفتی در آب دریا در حضور پراکنده‌سازهای شیمیایی، تحت شرایط استانداردی مشابه شرایط دریا صورت می‌گیرد. مطابق این روش کارآیی (E) پراکنده‌ساز عبارت است از درصد نفت مورد آزمایش که تحت شرایط آزمون به صورت قطرات ریز در فاز آبی توزیع می‌گردد.

در فرمولاسیون جدید پراکنده ساز، عملکرد سدیم ایزو اکتیل سولفوسوکسینات ۹ و ۱۴ مول اتوکسیله در کنار سدیم دی ایزو اکتیل سولفوسوکسینات مورد ارزیابی قرار گرفت (جدول‌های ۳ و ۵) میزان کارآیی (E) هر نمونه با اندازه‌گیری جذب کلروفرم استخراج شده (همراه با لکه‌های نفتی پراکنده شده در آب دریا) در مقابل کلروفرم شاهد در  $580\text{ nm}$  تغییر می‌نموده توسط دستگاه اسپکتروفتومتر تعیین گردید و سپس با استفاده از منحنی کالیبراسیون نفت صادراتی به رگان ۲ (شکل ۲) وزن نفت خام پراکنده شده در آب دریا تعیین و از طریق معادله E در صد کارآیی هر نمونه به دست آمد. در این تحقیق فرمولاسیون دونمونه ستتری سدیم ایزو اکتیل سولفوسوکسینات ۹ مول اتوکسیله و ۱۴ مول اتوکسیله مورد ارزیابی قرار گرفتند.

رفتار ترکنده‌گی مؤثر واقع شود در این پژوهش نقش سولفوسوکسینات‌های اتوکسیله در انجام عمل ترکنده‌گی در یک فرمولاسیون پراکنده‌ساز مدنظر بوده است و چگونگی عملکرد ساختارهای با ویژگی فوق در کنار سدیم دی اکتیل سولفوسوکسینات به ارزیابی گذاشته شده است.

الزاماً موادی که در فرمولاسیون پراکنده‌سازهای نسل سوم<sup>۱</sup> مورد استفاده قرار گرفته‌اند (مواد اولیه ستتری) بایستی دارای منشاء طبیعی و تجزیه‌پذیری بیولوژیکی باشند که در این رابطه از استرهای سوریتان، مشتقات اتوکسیله سوریتان، حلال‌های فاقد ترکیبات آروماتیک (اجزاء سرطان‌زا) و کمک حلال به منظور ایجاد ارتباط و انجام بین بخش‌های قطبی و غیر قطبی فرمولاسیون مورد استفاده قرار گرفته است.

نکته اساسی در طراحی، ستتر و اجرای فرمولاسیون یک پراکنده‌ساز توجه به نوع نفت خام و ویژگی‌های آن است. بر این اساس دانسته و ویسکوزیته، رزین آسفالتین، توزیع هیدروکربنی نفت خام از جمله پارامترهایی هستند که در تعیین مشخصات بسته پراکنده‌ساز دارای اهمیت بوده و این همخوانی و نفوذپذیری پراکنده‌ساز در نفت خام را از طریق تعادل بخش آب‌دوست و آب‌گریز (نسبت هیدروفلیل به لیپوفیل) امکان‌پذیر می‌نماید. به این ترتیب عمل انتقال نفت در ستون‌های آبی در توزیع و پخش نفت و قرار گرفتن آن در معرض نور خورشید و موجودات بیولوژیک به منظور حذف هر چه سریع‌تر آن از محیط آبی فراهم می‌گردد.

در فرمولاسیون پراکنده‌ساز موادی نظری استرهای سوریتان، مشتقات اتوکسیله استرهای سوریتان، حلال گلیکول اتر، حلال ایزو پارافینی فاقد آروماتیک، سدیم دی اکتیل سولفوسوکسینات و آب استفاده گردیده است که کاربرد این ترکیبات (یا اجزای مشابه) نشان‌دهنده عدم سمیت بر روی آبزیان و محیط زیست آنها می‌باشد.

بر این اساس نقش و قابلیت کاربرد سولفوسوکسینات اتوکسیله ستتری به عنوان عامل ترکنده در فرمولاسیون

1. Third Generation

2. WSL: Warren Spring Laboratory Test Method

# پژوهش نفت

جدول ۳- فرمولاسیون و بررسی عملکرد بسته پراکنده‌ساز سدیم ایزو اکتیل سولفوسوکسینات ۹ مول اتوکسیله ستزی به همراه سولفوسوکسینات تجاری

آزمایش	سدیم ایزو اکتیل سولفوسوکسینات اتوکسیله ستزی میلی لیتر	سدیم دی اکتیل سولفوسوکسینات تجاری میلی لیتر	منو استر سوربیتان میلی لیتر	مشتق اتوکسیله منو استر سوربیتان میلی لیتر	اسید چرب اتوکسیله میلی لیتر	حلال گلیکول اتر + ایزوبار آب میلی لیتر	میزان کارآیی *%E
۱	۱۲	۶	۱۰	۱۵	۱۲	۴۵	ناکارآمد
۲	۱۲	۶	۳۰	-----	۷	۴۵	۲۷
۳	۱۲	۶	۲۰	۵	۱۲	۴۵	۲۸
۴	۱۲	۶	۲۵	-----	۱۲	۴۵	۴۶
۵	۱۵	-----	۵	۲۵	۱۰	۴۵	ناکارآمد
۶	۱۵	-----	۲۰	۱۰	۱۰	۴۵	۲۳
۷	۱۰	۵	۲۵	۵	۱۰	۴۵	۲۴
۸	۱۵	-----	۲۵	-----	۱۰	۴۵	۲۷
۹	۸	۷	۲۵	۵	۱۰	۴۵	۳۲

\*\*- مقادیر میزان کارآیی (E) در ستون آخر جدول شماره ۳ با استفاده از معادله ذکر شده در بخش تست کاربردی محاسبه گردیده است.

جدول ۴- مقایسه و بررسی میانگین عملکرد پراکنده‌ساز فرموله شده با میانگین عملکرد پراکنده‌ساز تجاری Gamlen OD ۴۰۰۰

عملکرد پراکنده ساز تجاری Gamlen OD ۴۰۰۰ %	عملکرد پراکنده ساز فرموله شده %	نفت خام بهرگان ۲
۴۶/۱۸	۴۶	میانگین عملکرد

جدول ۵- فرمولاسیون و بررسی عملکرد بسته پراکنده‌ساز سدیم ایزو اکتیل سولفوسوکسینات ۱۴ مول اتوکسیله ستزی به همراه سولفوسوکسینات تجاری

آزمایش	سدیم ایزو اکتیل سولفوسوکسینات اتوکسیله ستزی میلی لیتر	سدیم دی اکتیل سولفوسوکسینات تجاری میلی لیتر	منو استر سوربیتان میلی لیتر	مشتق اتوکسیله منو استر سوربیتان میلی لیتر	اسید چرب اتوکسیله میلی لیتر	حلال گلیکول اتر + ایزوبار آب میلی لیتر	میزان کارآیی %E
۱	۱۲	۶	۱۰	۱۵	۱۲	۴۵	ناکارآمد
۲	۱۲	۶	۲۰	۵	۱۲	۴۵	ناکارآمد
۳	۱۸	-----	-----	۱۵	۱۲	۴۵	۳۷
۴	۱۲	۶	۳۰	-----	۷	۴۵	۳۹
۵	۱۵	-----	-----	۲۵	۱۰	۴۵	ناکارآمد
۶	۱۲	۶	۱۰	۱۵	۱۲	۴۵	۲۰
۷	۸	۷	۲۵	۵	۱۰	۴۵	۱۹
۸	۱۲	۶	۲۵	-----	۱۲	۴۵	۴۲

قلمداد می‌شوند.

در جدول ۵ سدیم ایزواکتیل سولفوسوکسینات اتوکسیله به صورت تئوری شامل ۹ مول اکسید اتیلن و دارای گرایش آب‌دوستی بالایی می‌باشد و کاملاً در آب محلول می‌باشد بر این اساس در فرمولاسیون آزمایش ۱ میزان ساختارهای آب‌دوست با ۱۵٪ مشتق اتوکسیله منو استر سوربیتان و ۱۲٪ اسید چرب اتوکسیله ناکار آمد می‌باشد. در فرمولاسیون‌های (۴، ۳، ۲) با افزایش میزان حضور منو استر سوربیتان (ملکول آب‌گریز یا چربی دوست)، کارآیی فرمولاسیون پراکنده‌ساز به طور چشمگیری ارتقاء یافته است به طوری که در فرمولاسیون ۴ این میزان حداقل به ۴۶٪ افزایش یافت. (لازم به ذکر است که فرمولاسیون‌های با کارآیی بیش از ۴۵٪، قابلیت استفاده در صنعت را دارند) [۲۴]. در فرمولاسیون (۵) تعادل آب‌دوستی و آب‌گریزی بالا بوده و کارآیی لازم را ندارد و این در حالی است که با افزایش جزء چربی دوست در فرمولاسیون‌های (۶، ۷، ۸، ۹) کارآیی افزایش یافته است. ارزیابی عملکرد نمونه‌های فرموله شده بر اساس مقایسه با یک بسته پراکنده‌ساز تجاری کشور فرانسه Gamlen OD ۴۰۰۰ می‌باشد که مورد تأیید سازمان منطقه‌ای حفاظت از محیط زیست دریایی<sup>۱</sup> بوده است و کشورهای منطقه مجاز به استفاده از آن می‌باشند و در حال حاضر این فرآورده یکی از اقلام خریدهای اصلی ایران است.

هدف از اجرای این تحقیق ستز سدیم ایزواکتیل سولفوسوکسینات اتوکسیله با عملکرد ترکنندگی و انحلال‌پذیری بهتر در آب سخت (آب دریا) در مقایسه با سدیم دی اکتیل سولفوسوکسینات بوده است.

از واکنش مالیک اسید و ایزواکتیل الكل (۲-اتیل هگزانول) در دمای ۱۲۰°C ایزواکتیل مالثات حاصل گردید. در ادامه با واکنش پذیری با پلی اتیلن گلیکول با جرم ملکولی متوسط ۶۰۰ در مجاورت کاتالیزور پارا تولوین سولفونیک اسید محصول ایزواکتیل مالثات ۱۴ مول اتوکسیله و با واکنش تحت فشار اکسید اتیلن ایزواکتیل مالثات ۹-۸ مول اتوکسیله حاصل گردید.

در مرحله بعد از واکنش ایزواکتیل مالثات اتوکسیله با محلول دی سولفیت سدیم در دمای ۸۰-۸۵°C مجاورت کاتالیست دی ترشی بوتیل پراکسید، سدیم ایزواکتیل سولفوسوکسینات ۱۴/۹ مول اتوکسیله حاصل شد. لازم به ذکر است که کلیه مراحل شناسایی محصولات حد واسط و نهایی از طریق طیف سنجی (زیر قرمز، رزونانس مغناطیسی هسته پروتون) انجام و مورد تأیید قرار گرفت.

سدیم دی اکتیل سولفوسوکسینات ساختاری است

نتایج حاصل از جدول شماره ۳ گویای آن است که سدیم ایزواکتیل سولفوسوکسینات اتوکسیله به صورت تئوری شامل ۹ مول اکسید اتیلن و دارای گرایش آب‌دوستی بالایی می‌باشد و کاملاً در آب محلول می‌باشد بر این اساس در فرمولاسیون آزمایش ۱ میزان ساختارهای آب‌دوست با ۱۵٪ مشتق اتوکسیله منو استر سوربیتان و ۱۲٪ اسید چرب اتوکسیله ناکار آمد می‌باشد. در فرمولاسیون‌های (۴، ۳، ۲) با افزایش میزان حضور منو استر سوربیتان (ملکول آب‌گریز یا چربی دوست)، کارآیی فرمولاسیون پراکنده‌ساز به طور چشمگیری ارتقاء یافته است به طوری که در فرمولاسیون ۴ این میزان حداقل به ۴۶٪ افزایش یافت. (لازم به ذکر است که فرمولاسیون‌های با کارآیی بیش از ۴۵٪، قابلیت استفاده در صنعت را دارند) [۲۴]. در فرمولاسیون (۵) تعادل آب‌دوستی و آب‌گریزی بالا بوده و کارآیی لازم را ندارد و این در حالی است که با افزایش جزء چربی دوست در فرمولاسیون‌های (۶، ۷، ۸، ۹) کارآیی افزایش یافته است. ارزیابی عملکرد نمونه‌های فرموله شده بر اساس مقایسه با یک بسته پراکنده‌ساز تجاری کشور فرانسه Gamlen OD ۴۰۰۰ می‌باشد که مورد تأیید سازمان منطقه‌ای حفاظت از محیط زیست دریایی<sup>۱</sup> بوده است و کشورهای منطقه مجاز به استفاده از آن می‌باشند و در حال حاضر این فرآورده یکی از اقلام خریدهای اصلی ایران است.

ارزیابی نمونه‌های داخلی بر مبنای مقایسه و استفاده همزمان از نمونه شاهد یعنی Gamlen OD ۴۰۰۰ بوده است که این ارزیابی در نمونه‌های فرموله شده با نیمه استر سولفوسوکسینات اتوکسیله (به عنوان عامل ترکننده) در نفت خام بهرگان ۲ با روش استاندارد W.S.L انجام گرفته است. میانگین تکرار ۱۶ بار استفاده از عملکرد پراکنده‌ساز Gamlen OD ۴۰۰۰ بر روی نفت خام بهرگان ۲، عدد کارآیی ۴۶/۱٪ را نشان داده است و میانگین عملکرد نمونه با استفاده از فرمولاسیون پیشنهادی ۴۶٪ بوده است (جدول ۴). یاد آور می‌شود که شرایط انجام تست و مقایسه کاملاً یکسان و از مواد مؤثر به مقادیر دقیقاً یکسان و مساوی استفاده شده که در غیر این صورت نتایج قابل مقایسه نبوده و هرگونه نتیجه‌گیری معتبر نمی‌باشد و مطابق مرجع [۲۴] پراکنده‌سازهای با میزان کارآیی ۴۵٪ و بیشتر به عنوان زایل‌کننده لکه‌های نفتی

گردید. در شرایط بهینه میزان کارآبی پراکنده‌ساز ۴۶٪ تعیین گردید. (فرمولاسیون های با کارآبی پراکنده ساز بالای ۴۵٪ قابل استفاده در صنعت می‌باشند) که فرمولاسیون ذکر شده قابلیت اجرا در پخش لکه‌های نفتی و زایل نمودن آنها را دارد.

با توجه به عملکرد ترکیب سنتزی در فرمولاسیون پراکنده‌ساز (۴۶٪) در مقایسه با عملکرد فرمولاسیون پراکنده‌ساز فرانسوی ۴۰۰۰ Gamlen OD (۴۶/۱۸٪) فرمولاسیون ارایه شده بومی و مواد اولیه آن در دسترس می‌باشد لذا تولید و کاربرد آن از دیدگاه اقتصادی مغرون به صرفه بوده و از طرف دیگر با خود کفایی داخلی قابلیت و توانایی در جایگزینی با نمونه خارجی را به عنوان زایل کننده لکه‌های نفتی دار می‌باشد.

که به طور سنتی در فرمولاسیون پراکنده‌سازهای جدید به کار گرفته می‌شود و تلاش گردید عملکرد سدیم ایزو اکتیل سولفوسوکسینات اتوکسیله در کنار سدیم دی اکتیل سولفوسوکسینات به ارزیابی گذاشته شود. نکته کلیدی آن است که به واسطه حضور بخشن پلی اکسی اتیلن در ساختار سولفوسوکسینات، توازن فرمولاسیون نسبت به حالت استفاده از سدیم دی اکتیل سولفوسوکسینات تغییر کرده و این توازن بایستی مجددًا تعریف شود. به منظور تغییر در خواص و افزایش در حلایت جزء سولفوسوکسینات در آب سخت و افزایش در عملکرد و ترکنندگی، سدیم ایزو اکتیل سولفوسوکسینات اتوکسیله با نسبت ۶۶٪ در کنار سدیم دی ایزو اکتیل سولفوسوکسینات با نسبت ۳۳٪ استفاده شد و کارآبی عمل پراکنده سازی بر روی نفت بهرگان ۲ با استفاده از روش W.S.L تعیین

## مراجع

- [1]. National Research Council, "using Oil dispersants on the sea", Committee on Effectiveness of Oil Spill Dispersants, National Academy Press, Washington D.C, 1989.
- [2]. Frost R., Carmody O., Kokot S., and Xi Y., "Selected adsorbent materials for oil-spill cleanup – a Thermoanalytical study", Journal of Thermal Analysis and Calorimetry, vol. 91, no3, pp. 809-816, 2008.
- [3]. Aboul-Gheit A. K., Khalil F. H. and Abdel-Moghny T., "Adsorption of Spilled Oil from Seawater by Waste Plastic Rémédiation de pollution par l'huile par des déchets plastiques "Oil & Gas Science and Technology - Rev. IFP", Vol 61, NO. 2, 2006.
- [4]. Darlington B. N., and Uchenna A., "Adsorption of Crude Oil Using Meshed Groundnut Husk", Chemical product and process Modeling, Vol. 5, 2010.
- [5]. Sayed S. A., and Zayed A. m., "Investigation of the effectiveness of some adsorbant material in oil spill clean-ups", Desalination, Vol. 194, pp. 90-100, 2006.
- [6]. Banerjee S. S., Joshi M. V. and Jayaram R. V., "Treatment of oil spill by sorption technique using fatty acid grafted sawdust", Chemosphere, Vol. 64, pp. 1026-103, 2006.
- [7]. Kumagai S., Noguchi Y., Kurimoto Y. and Takeda K., "Oil adsorbent produced by the carbonization of rice husks", Waste Management, Vol. 27, pp. 554-56, 2007.
- [8]. Gloria F. and Ciriello P. P., "The containment of oil spills in porous media using xanthan/aluminum solution, gelled by gaseous CO<sub>2</sub> or by AlCl<sub>3</sub> solutions", Journal of Hazardous Materials B, Vol . 138, pp.500-506, 2006.
- [9]. Bastani D., Safekordi A. A., AlihoussiniA. and Taghikhani V., "Study of oil sorption by expanded perlite at 298.15K", separation and purification technology, Vol. 52, pp. 295-300, 2006.
- [10]. Carmody O., frost R., Xi Y. and Kokot S., "adsorption of hydrocarbon on organo –clay –implications for oil spill

- remediation", journal of colloid and interface science , Vol . 305, pp. 17-24, 2007.*
- [11]. Chapman H., Purnel K., Law R. J. and Kirby M. F., "The use of chemical dispersants to combat oil spill at sea :a review of practice and research needs in Europe", Marine Pollution Bulletin, Vol. 54, Issue 7, pp. 827-838, 2007
- [12] Kumagai S., Noguchi Y., Kurimoto Y. & Takeda K., "Oil adsorbent produced by the carbonization of rice husks", Waste Management, Vol. 27, pp. 554-56, 2007.
- [13]. Giolia F. and Ciriello P. P., "The Containment of oil spill in porous media using xanthan/aluminum solution, gelled by gaseous CO<sub>2</sub> or by AlCl<sub>3</sub> solution", Journal of Hazardous Materials B, Vol. 138, pp. 500-506, 2008.
- [14]. Fobers T. S., *Process for absorbing oil*, GB Patent: 1,235,463, 1971.
- [15]. Hua, J., "Biodegradation of Dispersed marine fuel oil in sediment under engineered pre-spill application strategy", Ocean engineering Vol. 33, Issue 2, PP. 152-167, 2006.
- [16]. Rosen M. J., *Surfactants and Interfacial Phenomena*, John Wiley & Sons, pp. 304, 1978.
- [17]. Aerosol Surface Active Agent, American Cyanamid CoPub.PRC-102.
- [18]. Al-Sabagh A. M, Azzam E. M. S, and Noor El Din. M. R "The Surface and Thermodynamic Properties of ethoxylated Sodium monoalkyl Sulfosuccinate Surfactants", J. Dispersion Science and Technology ,Vol.30 pp.260-266, 2009.
- [19]. Al-Sabagh. A. M, Azzam. E. M. S, and. Noor El Din. M. R "Synthesis and evaluation of Ethoxylated Alkyl Sulfosuccinates as Oil spill Dispersents", J. Dispersion Science and Technology ,Vol 29, No. 6, pp. 866-872, 2008
- [20]. Al-Sabagh. A. M, Azzam. E. M. S, Mahmoud. S. A. and N. E. A. Saleh, "Synthesis of Ethoxylation Alkyl Sulfosuccinats and the Investigation of Mixed Solution", J. Surfactants and detergents, Vol.10, No.1, pp. 3-8, 2007.
- [21]. Gordinskii B. Y. U., Shimanski V. M., and vishyakova R. S., *Preparation and Separation of pure monoalkyl maleates* ,Zh.Prik Khim, 40(8), 1881-3, 1967 (RUSS).
- [22]. Martinelli F. N. "The Status Of the warren Spring laboratory", Rulling Flask Testin oil spill chemical Dispersents, experience, and Recomandation,STP840,Tom E.Allen,Ed.,American Society for Testing And Materiala Philadelphia, pp. 55-68, 1984.
- [23]. Lee M. A., *The Droplet size Distribution of oils emulsified in sea water by Concentrate dispersents*, Report L.R 364(OP), Warren Spring Laboratory , Stevenage , England, 1980.
- [24]. Jacob S. M; BergmanJ., Robert E., *Water Based Oil Dispersent*, US 2002005386, 20021.