

# تعیین نقطه ظهور رسوب آسفالتن با استفاده از روش پردازش تصویر

## پژوهشنگفت

سال نوزدهم  
شماره ۶۰  
صفحه ۱۷-۳، ۱۳۸۸

علی ناصری<sup>\*</sup>، منوچهر نیکآذر<sup>۱</sup>، بهرام دیر<sup>۱</sup>، سیدعلی موسوی‌دهقانی<sup>۲</sup> و امید گوهری<sup>۱</sup>

<sup>۱</sup>- دانشگاه صنعتی امیرکبیر، دانشکده مهندسی شیمی

<sup>۲</sup>- دانشگاه تربیت مدرس

naseria@ripi.ir

اندازه‌گیری نقطه ظهور رسوب آسفالتن در اغلب نفت‌های سبک تا سنگین آسفالتن را دارد بلکه می‌تواند به عنوان یک ابزار قوی در مطالعات سینیتیکی رشد ذرات آسفالتن، حتی در نفت‌های زنده و در شرایط دما و فشار بالای مخزن نیز به کار گرفته شود.

واژه‌های کلیدی: آسفالتن، تجمع، نقطه ظهور، پردازش تصویر

## مقدمه

برهم خوردن تعادل اجزای موجود در ترکیبات نفتی در اثر عوامل متعدد محیطی و عملیاتی، مشکلات و مسائل فراوانی را در برخواهد داشت [۱]. از مهم‌ترین پیامدهای این نوع ناپایداری در سامانه تعادلی ترکیبات نفتی، می‌توان به تشکیل، رشد و رسوب اجزای آلی سنگین اشاره کرد. از مهم‌ترین این رسوبات که معضلات زیادی را نیز با خود به همراه دارد رسوب اجزای آسفالتن می‌باشد. تشکیل و رشد رسوبات آسفالتن یکی از مهم‌ترین معضلات صنعت بالادستی نفت می‌باشد [۱]. به هر حال در مراحل استحصال اولیه و ثانویه تولید نفت به علت تغییر در شرایط ترمودینامیکی

## چکیده

رسوب اجزای آلی هیدروکربنی و بهویژه آسفالتن یکی از مهم‌ترین معضلات صنایع بالادستی و پایین‌دستی نفت است که در سازندهای نفتی مخزن، تجهیزات بهره‌برداری تولید، خطوط لوله انتقال نفت و ذخیره‌سازی مشکلاتی را ایجاد می‌کند. بدین لحاظ شناخت سازوکار تشکیل رسوب (سینیتیک رشد و توسعه ذرات جامد آلی) و تعیین نقطه ظهور رسوب آسفالتن در نفت‌های آسفالتن از اهمیت بالایی برخوردار است. در این تحقیق، در ابتدا در محدوده وسیعی از درجه API نفت، نمونه‌هایی از مخازن مختلف هیدروکربنی ایران با سه روش متداول اندازه‌گیری آزمایشگاهی نقطه ظهور آسفالتن در نفت اتمسفریک، بررسی شدند. نتایج آزمایشگاهی نشان می‌دهد، این روش‌ها همواره در اندازه‌گیری نقطه ظهور رسوب آسفالتن، توانایی و یا دقیقت کافی برای تعیین نقطه شروع رسوب‌گذاری را ندارند. با استفاده از روش پردازش تصویر و محاسبات ریاضی بر روی تصاویر تهیه شده در مراحل مختلف رسوب‌گذاری و رشد ذرات کلوبنیدی که مبنای مطالعات سینیتیکی رشد رسوب آسفالتن می‌باشد، می‌توان نقطه ظهور رسوب آسفالتن را با دقیقت بالا اندازه‌گیری کرد. نتایج بدست آمده نشان می‌دهد که روش جدید به کار برده شده نه تنها دقیقت قابل قبولی در

ساختار پیچیده و ناشناخته، باز می‌گردد. وجود پدیده‌هایی همانند تجمع و رشد این ذرات که به ماهیت آن مربوط می‌شود باعث شده که رسوبات هر مخزن یا چاه، منحصر به همان مخزن یا چاه بوده و تفاوتی ماهیتی با دیگر مخازن و یا چاه‌ها داشته باشد. محدودیت‌های موجود در ابزار و روش‌های رایج برای تعیین نقطه ظهور رسوب‌گذاری آسفالت‌نیز این روش‌ها را محدود و در بعضی موارد غیر کارآمد کرده است.

برای تعیین نقطه شروع رسوب‌گذاری آسفالت‌ن در دامنه وسیعی از نفت با دانسته و خواص مختلف بر روی تصاویر گرفته شده در مراحل مختلف، تشکیل و رشد ذرات آسفالت‌ن، پردازش تصویر و محاسبات ریاضی انجام شده و نقطه شروع رسوب‌گذاری با دقت بالای اندازه‌گیری می‌شود. فرایندهای پردازش تصویر در مطالعات ترکیبات سنگین هیدروکربنی همچون آسفالت‌ن‌ها توسط چند شرکت سرویس دهنده همچون Vinci و DBR به صورت محدود، برای تعیین توزیع اندازه ذرات و کلوئیدهای آسفالت‌نی به کار گرفته شده است. به‌حال تلاش به منظور بهره‌گیری از این روش در تعیین نقطه ظهور رسوب آسفالت‌ن کاملاً جدید بوده و می‌توان گفت، از اولین تلاش‌ها در این زمینه می‌باشد. مشابه با هر کار جدید، این روش نیز با استفاده از نفت‌های آسفالت‌نی که متعلق به مخازن هیدروکربنی ایران بوده و گزارش‌های متعددی درباره مشکلات ناشی از انسداد رسوبات آسفالت‌نی آن رسیده است، آزمایش و درجه دقت و اعتبار روش جدید، تعیین خواهد شد.

### نفت‌های آسفالت‌نی مورد مطالعه

نفت‌های آسفالت‌نی استفاده شده در این مطالعه به گونه‌ایی انتخاب شده‌اند که با مطالعه محدوده وسیع‌تری از درجه API نفت، اعتبار بیشتری به مطالعات بدهند. این موضوع در نفت‌های سبک که مشکلات بیشتری با تشکیل رسوبات آسفالت‌نی دارند [۹]، حائز اهمیت است. جدول ۱، بخشی از خواص ترکیبات سنگین نفت‌های آسفالت‌نی مورد مطالعه را که متعلق به مخازن نفتی ایران می‌باشند، نشان می‌دهد.

1. Onset of Asphaltene Flocculation

سیال هیدروکربنی، نظری تغییر در ترکیب درصد نفت، درجه حرارت و فشار سیال، تعادل پایدار ترمودینامیکی مواد آلی آسفالت‌نی بهم خورده و در نتیجه رسوبات آسفالت‌نی با سازوکارهای مختلف تشکیل و در اثر حرکت در محیط متخلخل سازند، در ستون چاه و تأسیسات انتقال و فراورش نفت ایجاد انسداد می‌کنند [۲]. موارد فوق و اثرات فنی - اقتصادی ناشی از آن سبب شده که پدیده تشکیل و رشد رسوب آسفالت‌ن در صنایع نفتی، به صورت حاد مطرح و تلاش‌های تحقیقاتی گسترده‌ای در این زمینه آغاز شود [۳].

از آنجایی که میزان آسفالت‌ن اندازه‌گیری شده در یک نمونه نفتی به نوع عامل رسوب‌دهنده استفاده شده بستگی دارد، نمی‌توان میزان کل آسفالت‌ن موجود در یک نمونه نفتی را به‌طور دقیق اندازه‌گیری کرد [۴] و بهتر است در کل آزمایش‌ها از یک عامل رسوب‌دهنده مشخص و ثابت استفاده شود. در این مطالعه از عامل رسوب‌دهنده نرم‌مال هپتان استفاده شده است [۵]. این امر سبب می‌شود تا خطای خاصی در مقایسه روند تشکیل رسوب آسفالت‌ن ایجاد نشود.

برای انتقال فازی اجزای سنگین هیدروکربنی از ترکیبات نفتی، هفت نقطه ظهور رسوب یا فاز جدید که از نفت جدا شده است، تعریف می‌شود که یکی از آنها نقطه ظهور رسوب آسفالت‌ن<sup>۱</sup> می‌باشد [۶]. در هر حال تعیین دقیق این نقطه که در حقیقت نقطه ظهور لخته‌های اجزای سنگین آسفالت‌نی در فاز نفت است، برای پیش‌بینی و پیش‌گیری مسائل و مشکلات ناشی از رسوبات آسفالت‌نی در طیف وسیعی از نفت‌های سبک و سنگین، لازم و ضروری می‌باشد [۶].

در این تحقیق در ابتدا با مرور مراجع قبلی [۷]، به بررسی روش‌های مختلف ارائه شده برای تعیین نقطه ظهور رسوب آسفالت‌ن پرداخته و از میان آنها روش‌های متداول‌تر انتخاب و به کمک ابزارهای آزمایشگاهی و نفت‌های آسفالت‌نی در دسترس، بررسی می‌شوند [۸] تا درجه دقت و کارایی آنها در اندازه‌گیری نقطه ظهور رسوب آسفالت‌ن تجدید بررسی شوند. وجود مشکلات در مطالعه رسوبات آسفالت‌نی تا اندازه زیادی به ماهیت و

جدول ۱- نفت‌های آسفالتنی مورد مطالعه به همراه یک سری از خواص فیزیکی آنها

نفت آسفالتنی	نفت نپایداری (CII)	درجه نفت	مقدار آروماتیک‌ها SARA (درصد وزنی)	مقدار پارافین‌ها SARA (درصد وزنی)	مقدار رزین SARA (درصد وزنی)	مقدار آسفالتن IP143 (درصد وزنی)	نفت آسفالتنی
A	۰/۷۹	۲۸/۲	۴۵	۳۶	۸	۶	
B	۱/۴۵	۲۸	۸/۴۹	۶/۷۰	۳۲/۳۹	۵۲/۴۲	
C	۰/۷۳	۴۵	۵۲/۴۹	۴۱/۰۴	۵/۴۸	۰/۹۹	
D	۰/۹۳	۱۵	۴۶/۰۷	۳۱/۴۶	۵/۶۲	۱۶/۸۵	

سیال آسفالتنی توسط یک رسوب‌دهنده مشخص تیتر شده و نقطه‌ای که کلوئیدهای آسفالتن از بالک نقطی خارج شده و شروع به تجمع و رشد می‌کنند به نام نقطه ظهور رسوب آسفالتن با رسوب‌دهنده شناخته می‌شود [۸ و ۱۲]. این نقطه مهم‌ترین پارامتر اندازه‌گیری شده در مطالعه نفت‌های اتمسفریک آسفالتنی می‌باشد و می‌توان در نفت‌های زنده سیال مخزن نیز این مراحل را انجام داد و نقطه ظهور رسوب آسفالتن را برای سیال زنده نیز مشخص کرد [۱۳]. در تعیین این نقطه، روش‌های متعددی توسط محققین بیان شده [۱۵] که در ابتدا با مرور این روش‌ها و انجام آزمایش‌های متعدد بر نفت‌های آسفالتنی منتخب و عامل رسوب‌دهنده نرمال هپتان، نقاط قوت و ضعف این روش‌ها مورد ارزیابی و تحلیل قرار می‌گیرند. چند روش متداول در تعیین نقطه ظهور رسوب آسفالتن که مراجع متعدد نیز به آن اشاره کرده‌اند و مورد استفاده قرار می‌گیرند [۱۵] عبارتند از: روش‌های ویسکومتری [۱۵]، جذب نور لیزر تاییده شده [۱۴] و مشاهده میکروسکوپی [۱۶] که در آنها از تغییرات بعضی از خواص فیزیکی، برای تعیین نقطه ظهور رسوب آسفالتن با رسوب‌دهنده، بهره گرفته می‌شود. نتایج آزمایش‌ها در روش‌های فوق به منظور تعیین کارایی و نقاط قوت و ضعف آنها برای محدوده وسیعی از نفت‌های آسفالتنی، به شرح زیر می‌باشد:

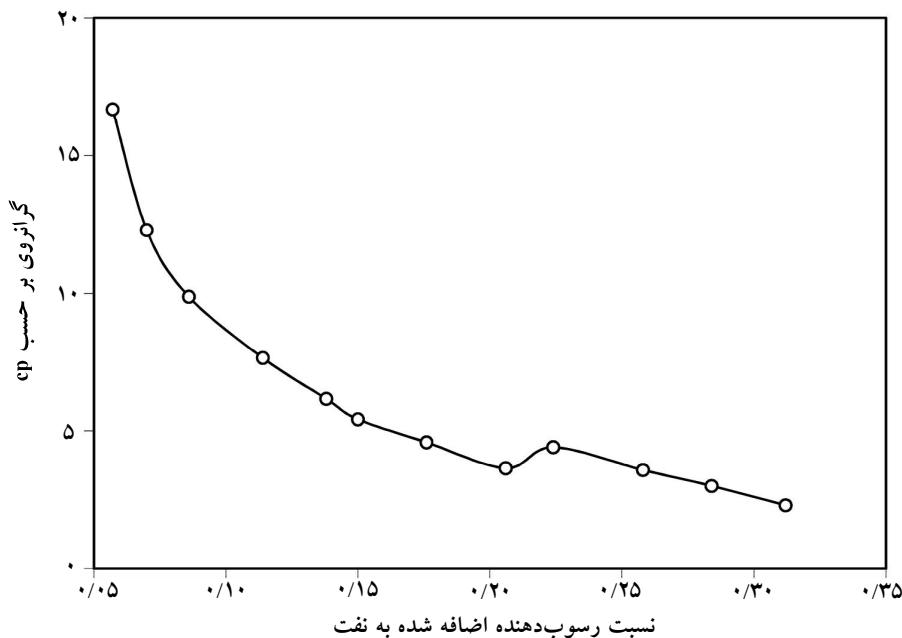
در روش ویسکومتری [۱۵]، گرانزوی نفت‌های آسفالتنی حین فرایند تیتراسیون با عامل رسوب‌دهنده نرمال هپتان، اندازه‌گیری می‌شود. فرایند تیتراسیون با نرمال هپتان برای ۳ نفت آسفالتنی A، C و D در هر مرحله تیتراسیون تحت آزمایش اندازه‌گیری گرانزوی قرار گرفت. اندازه‌گیری‌های گرانزوی انجام شده با دستگاه Antom-Paar مدل SVM3000

در نفت‌های اتمسفریک فوق الذکر، شاخص نپایداری کلوئیدهای آسفالتنی، CII [۱۰] به کمک داده‌های آزمایشگاهی، تست SARA، یعنی مقادیر ترکیبات سنگین اشباع شده، آروماتیک‌ها، رزین‌ها و آسفالتن‌ها محاسبه شده که در جدول ۱ آورده شده است. این شاخص به عنوان نسبت مجموع مقادیر اشباع شده‌ها و آسفالتن‌ها به مجموع آروماتیک‌ها و رزین‌ها شناخته و محاسبه می‌شود. اگر مقادیر CII کمتر از مقدار ۰/۷ باشد، نفت آسفالتنی به لحاظ تشکیل رسوبات سنگین پایدار است درحالی که برای مقادیر CII بین ۰/۷ تا ۰/۹، نفت آسفالتنی نپایدار بوده و تحت شرایطی از سیستم نقطی خارج می‌شوند. برای مقادیر شاخص نپایداری بالای مقادیر ۰/۹، نفت آسفالتنی کاملاً نپایدار خواهد بود. با مشاهده این اعداد در جدول، مشاهده می‌شود که شاخص نپایداری کلوئیدی در سیالات هیدروکربنی مشخص شده، بیشتر از عدد ۰/۷ است. بنابراین نفت‌های مورد نظر به لحاظ تشکیل رسوب آسفالتن، نپایدار می‌باشند [۱۰] که در این میان نفت آسفالتنی B کاملاً نپایدار است.

در ابتدای آزمایش‌ها، به منظور حذف هرگونه آلودگی و جامدات هیدروکربنی و یا غیرهیدروکربنی احتمالی موجود در نفت‌های اتمسفریک انتخاب شده، نفت‌ها با دور ۳۰۰۰ rpm، سانتریفیوژ شده تا ناخالصی‌های احتمالی، از بالک نقطی خارج شود که در طی فرایند تعیین نقطه ظهور رسوب آسفالتن با ذرات آسفالتنی تشکیل شده، اشتباہ نشوند [۱۱].

### روش‌های مختلف تعیین نقطه ظهور رسوب آسفالتن با رسوب دهنده

در فرایند تعیین نقطه ظهور رسوب آسفالتن با رسوب دهنده،

شکل ۱- گرانزوی بر حسب  $\text{cp}$  در مقابل درصد رسوب دهنده در نفت معمولی A

در صورت استفاده از ابزارهای رایج اندازه‌گیری گرانزوی، تأثیر ترکیبات سنگین هیدروکربنی هر چند در یک نفت سنگین مانع از حصول به نتیجه می‌شود لیکن در یک نفت معمولی سبب عدم تکرار پذیری آزمایش خواهد شد مگر آنکه ابزارهای اندازه‌گیری گرانزوی به کار گرفته شده دارای چنان دقیقی باشند که افزایش نسبتاً کوچک مقادیر آنرا گرانزوی، هرچند به صورت افزایش نقطه‌ای باشد را نیز اندازه‌گیری کنند. علاوه بر این همواره می‌بایست فرایند تیتراسیون با گام‌های بسیار کوتاه دنبال شود تا از نقطه ظهور رسوب آسفالتن که به صورت یک افزایش نقطه‌ای است، عبور نکنیم. این امر سبب افزایش زمان و هزینه آزمایش‌ها خواهد شد. به هر حال از قابلیت‌های این روش که اولین روش نسبتاً موفق در فرایند تیتراسیون آسفالتن خالص استخراج شده از نفت آسفالتنی می‌باشد [۱۸]. هرچند در گزارش‌ها و اندازه‌گیری‌های گرانزوی نفتهای زنده آسفالتنی، افزایش‌هایی در حین فرایند تشكیل رسوب آسفالتن گزارش شده است لیکن اندازه‌گیری گرانزوی این نفتهای زنده آسفالتنی تاکنون منجر به ارائه روشی برای تعیین این نقطه نشده است. در روش پرتو لیزر تابیده شده به سیال اتمسفریک و یا

و در دمای ثابت و استاندارد ۶۰ درجه فارنهایت بوده است. با ارزیابی نتایج به دست آمده مشخص می‌شود که روش ویسکومتری در نفتهای اتمسفریک سبک و یا سنگین قادر به تعیین این نقطه برای رسوب آسفالتن با رسوب دهنده نبوده و تنها در نفتهای معمولی، این نقطه را به کمک یک افزایش نقطه‌ای (Peak) در گرانزوی نمایش می‌دهند. شکل ۱، نتایج حاصل شده را برای نفت معمولی A، نشان می‌دهد. در نفتهای اتمسفریک سبک مقادیر عددی گرانزوی غالباً کوچک می‌باشد، علاوه بر این تعداد کلوئیدهای آسفالتن تشکیل شده در آنها کم تعداد ولی به لحاظ اندازه بزرگ می‌باشد به طوری که ابزارهای رایج آزمایشگاهی در اندازه‌گیری گرانزوی، قادر به تشخیص و اندازه‌گیری افزایش نقطه‌ای ناشی از تشکیل رسوب آسفالتن نیستند. در مقابل، نفتهای سنگین دارای عدد گرانزوی بالاتری است لیکن وجود مقادیر نسبتاً بالای ترکیبات سنگین هیدروکربنی و از آن جمله آسفالتن‌ها در نفت سنگین مانع از مشاهده و اندازه‌گیری افزایش نقطه‌ای آزمایشگاهی و نسبتاً کوچک تشکیل رسوب آسفالتن، در نقطه ظهور خواهد شد. نکته دیگر و مهم در این خصوص عدم اطمینان به تکرار پذیری نتایج آزمایش‌ها به همان دلایل مربوط به نفتهای سنگین می‌باشد. به عبارت دیگر

این روش، اندازه‌گیری‌های دقیق و تکرارپذیر آن، برای محدوده‌ای از نفت‌های مرده و یا زنده آسفالتنی می‌باشد. به عنوان پیشنهاد برای مرتفع سازی بخشی از محدودیت‌ها برای نفت‌های سنگین آسفالتنی، می‌توان به دنبال تقویت لیزر استفاده شده بود. همچنین با رقیق‌سازی نفت سنگین با یک ترکیب امتزاج‌پذیر، با کاهش دانسیته نفت و بدون اثرات جانبی دیگری بر نفت می‌توان قدرت لیزر را در عبور از بالک نفت افزایش داد.

در روش مشاهده میکروسکوپی [۱۶]، نفت آسفالتنی با کمک رسوبر دهنده تیتر شده و در هر مرحله تیتراسیون پس از صرف زمان مناسب، بهمنظور تأثیرگذاری کامل رسوبر دهنده بر سیال آسفالتنی، مقدار کمی از نفت تیتر شده، با کمک لام و لامل در زیر میکروسکوپ با بزرگ‌نمایی‌های  $X4$ ،  $X10$  و  $X40$  مشاهده و از هر مقیاس  $3$  عکس مختلف از کل محدوده لامل تهیه می‌شود تا در مرحله مقایسه عکس‌ها بتوان با مشاهده آنها به نقطه ظهور رسوبر آسفالتن پی‌برد. میکروسکوپ چشمی استفاده شده در این روش کاملاً متداول بوده و مجهز به دوربین دیجیتال برای تهیه عکس‌های دیجیتالی می‌باشد. فرایند تیتراسیون نفت آسفالتنی به کمک رسوبر دهنده تا آنجا ادامه می‌یابد تا با مشاهده عکس‌های گرفته شده در زیر میکروسکوپ،

زنده آسفالتنی [۱۴]، مقداری از سیال نفتی درون سلول مجهر به سیستم تابش لیزر تزریق شده و نور لیزر با شدت ثابت درون بالک نفتی تابیده می‌شود. عبور نور از محیط تیره نفت، سبب کاهش شدت آن می‌شود به طوری که شدت نور دریافت شده کاهش محسوسی خواهد داشت. به هر حال با کاهش درجه API نفت به زیر حدود عدد ۲۵، شدت نور دریافتی به حدی کاهش می‌یابد که تعییرات آن در حین آزمایش قابل اندازه‌گیری نبوده و عملاً این روش کارایی ندارد. همچنین در نفت‌های سبک با درجه API بالای حدود ۳۸ نیز اغلب مقدار آسفالتن کاهش یافته و در صورت تشکیل رسوبر، کلوخه‌هایی با تعداد به مراتب کمتر ولی بزرگ‌تر خواهیم داشت. لذا شدت نور لیزر دریافتی هر چند بالاست ولی کاهش محسوسی در حین فرایند تشکیل رسوبر نداشته و بنابراین نقطه ظهور رسوبر آسفالتن با رسوبر دهنده قابل تشخیص خواهد بود. پرهزینه بودن آزمایش‌ها و ابزارهای آن و نیز در دسترس نبودن آنها از محدودیت‌های دیگر این روش می‌باشد. با رسم نمودار مقادیر قدرت نور دریافتی در مقابل نسبت حجمی تزریق رسوبر دهنده می‌توان به نقطه ظهور رسوبر دست یافت. شکل ۲، چنین موردی را در نفت معمولی A نشان می‌دهد. از جمله قابلیت‌های



شکل ۲- شدت نور لیزر دریافتی بر حسب Watt در مقابل درصد حجمی رسوبر دهنده در نفت معمولی A

۱- ابزارهای آزمایشگاهی مورد نیاز و در دسترس برای اندازه‌گیری‌ها از محدودیت‌های بعضی از این روش‌هاست، به طوری که به دلیل پرهزینه بودن آنها، تنها در اختیار گروه محدودی از محققین می‌باشد.

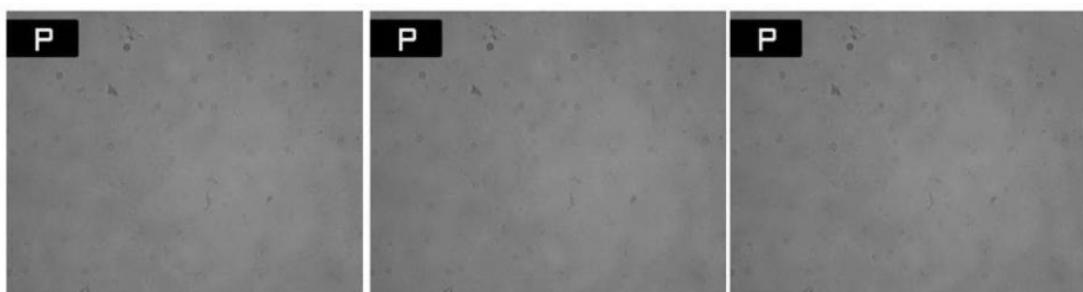
۲- گروهی از روش‌های تعیین نقطه ظهور رسوب، توانایی تکرارپذیری برای تعیین این نقطه را در شرایط یکسان ندارند و تکرار مجدد روش منجر به تعیین عدد دیگری می‌شود.

۳- بعضی از روش‌ها هر چند برای گروه مشخصی از نفت‌های با درجه API کارایی دارند، ولی برای محدوده وسیعی از نفت‌های آسفالت‌نی، از نفت سنگین تا نفت سیک چندان موفق نبوده‌اند.

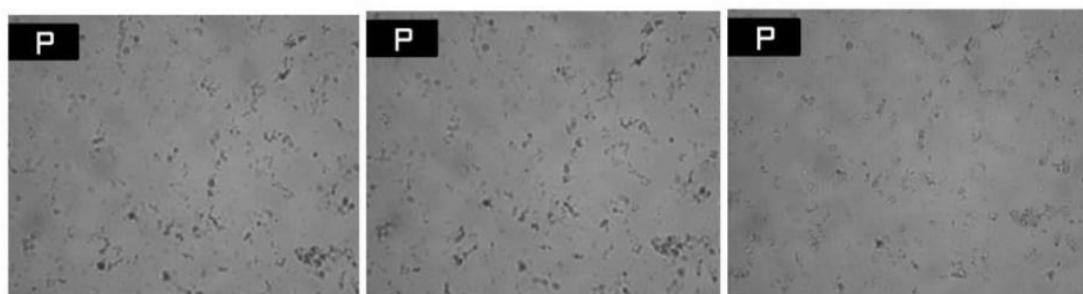
۴- غالباً تعیین دقیق این نقطه با روش‌های قبلی امکان‌پذیر نبوده و این امر در مطالعاتی همچون مطالعه تأثیرات

از وجود ذرات آسفالت‌نی در بالک نفتی اطمینان حاصل شود. شکل ۳، نمونه‌ای از فرایند فوق را به صورت عکس‌های تهیه شده در کنار یکدیگر و نقطه ظهور رسوب آسفالت‌نی، برای نفت آسفالت‌نی A را نشان می‌دهد. از جمله قابلیت‌های مهم این روش استفاده وسیع آن در نفت اتمسفریک و با تغییراتی در نفت‌های زنده و در شرایط دما و فشار بالای مخزن می‌باشد که علاوه بر قدرت تکرارپذیری نتایج، در مطالعات مهم و جدیدی همچون مطالعات سینیتیکی رشد ذرات رسوبی [۱۷] نیز کارایی خوبی دارد.

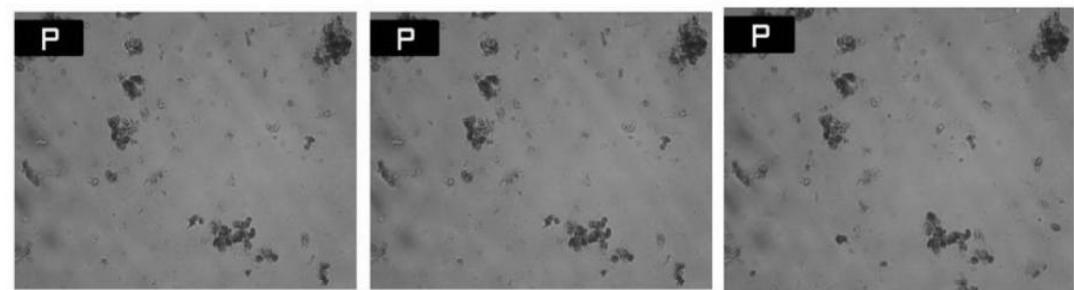
با نگاهی اجمالی به نتایج آزمایش‌ها در روش‌های فوق، خواهیم دانست که علیرغم بعضی قابلیت‌های آنها در مطالعه رسوب آسفالت‌نی، روش‌های قبلی در تعیین نقطه ظهور رسوب آسفالت‌نی [۱۵]، دارای نقاط ضعف عمدی و متعددی هستند که عبارتند از:



۲۰ درصد وزنی نرمال هپتان در نفت آسفالت‌نی A (بزرگنمایی ۱۴۰۰ برابر)



۲۵ درصد وزنی نرمال هپتان در نفت آسفالت‌نی A (بزرگنمایی ۱۴۰۰ برابر)



۳۰ درصد وزنی نرمال هپتان در نفت آسفالت‌نی A (بزرگنمایی ۱۴۰۰ برابر)

شکل ۳- تعیین نقطه ظهور رسوب آسفالت‌نی با روش دهنده به روش مشاهده میکروسکوپی در نفت معمولی A

اتمام هر آزمایش کوتاهتر خواهد شد و این امر از تعداد خطاهای ناشی از طولانی تر شدن آزمایش‌ها و خطاهای آزمایش کننده نیز می‌کاهد. به عنوان نمونه در آزمایش پیش رو که نفت آسفالتن A، تیتر می‌شود و در آن نقطه ظهور رسوب آسفالتن در نمونه نفتی حدود ۲۳ درصد حجمی نرمال هپتان می‌باشد، افزایش نرمال هپتان به نفت آسفالتن A از ۲۷ درصد حجمی شروع شده و تا حدود ۳۷ درصد حجمی نرمال هپتان ادامه می‌یابد. علاوه بر این، در ابتدای فرایند تیتراسیون می‌باشد از نفت آسفالتن اولیه و بدون اضافه کردن رسوب‌دهنده توسط میکروسکوپ و در مقیاس بزرگنمایی مورد نظر عکس گرفته شود تا به عنوان شاهد و مرجع در ادامه فرایند تعیین نقطه ظهور رسوب از آن استفاده شود.

### روش انجام کار در فرایند پردازش تصویر

در این روش یکی از نمونه‌های نفت آسفالتن (نمونه نفتی A) برای بررسی روش مذکور انتخاب شد.

با ادامه فرایند تیتراسیون نفت آسفالتن و در مقادیر بالاتر از نقطه ظهور رسوب آسفالتن، همواره مشاهده می‌شود که با تزریق بیشتر رسوب دهنده، درصد مساحت اشغال شده توسط ذرات آسفالتن به کل مساحت صفحه تصویر تحلیلی، بزرگ و بزرگتر می‌شود، بنابراین چنین به نظر می‌رسد که رابطه‌ای مستقیم بین درصد نرمال هپتان اضافه شده و مساحت نسبی رسوبات آسفالتن وجود دارد. به عنوان نمونه تصاویر میکروسکوپی برای تنها ۲ مرحله از کل ۵ مرحله تیتراسیون نفت آسفالتن A در شکل‌های ۴ و ۵ مشاهده می‌شود. برای تجزیه و تحلیل عکس‌ها به کمک فرایند پردازش تصویر، از برنامه کوچکی که در نرم افزار Matlab نسخه شماره 7.6.0.324 (R2008a) و با استفاده از برنامه‌های کمکی آن نوشته شده است، یاری گرفته شد.

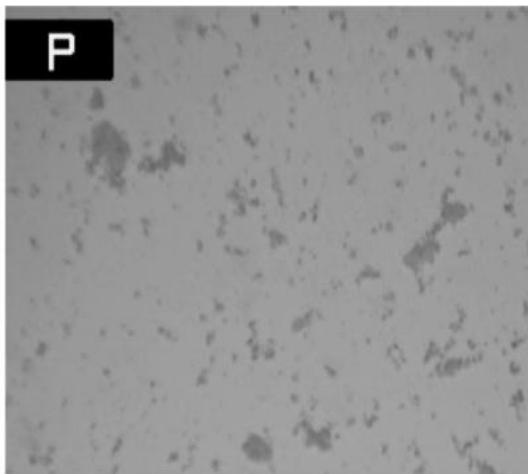
برای توضیح کاملتر فرایند پردازش تصویر، به عنوان نمونه، شکل ۴ تحت فرایند پردازش تصویر قرار گرفت. در مرحله نخست، با استفاده از برنامه نوشته شده، تصویر رنگی گرفته شده به یک عکس خاکستری تبدیل می‌شود. برخلاف یک عکس سیاه-سفید که طیف‌های آن تنها دارای دو حد آستانه صفر و یک می‌باشند، در عکس‌های

بازدارنده‌ها بر نقطه ظهور رسوب آسفالتن حائز اهمیت می‌باشد، زیرا در این آزمایش‌ها، اختلاف تاثیرگذاری هر چند کم بازدارنده‌ها، می‌باشد قابل اندازه‌گیری و تشخیص باشد.

لذا با در نظر گرفتن دلایل فوق، برای تعیین نقطه ظهور رسوب آسفالتن، ارائه روشی دقیق‌تر، کاراتر، تکرارپذیرتر و قابل کاربرد برای تمامی نفت‌های آسفالتنی به همراه ابزارهای آزمایشگاهی در دسترس، احساس می‌شود.

### کاربرد روش پردازش تصویر در تعیین نقطه ظهور رسوب

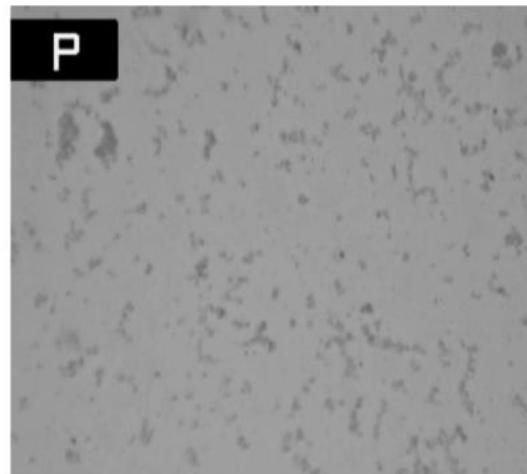
در این روش برای انجام مراحل اندازه‌گیری‌های آزمایشگاهی، از همان ابزارهای روش مشاهده میکروسکوپی استفاده می‌شود. لذا در هر مرحله از فرایند تیتراسیون، نفت آسفالتنی به کمک عامل رسوب‌دهنده تیتر شده، سپس مخلوط نفتی تیتر شده، توسط میکروسکوپ و با بزرگنمایی  $10\times$  مشاهده و تصویربرداری می‌شود. مقدار بزرگنمایی  $10\times$  براساس تجرب آزمایشگاهی حین آزمایش نفت‌های آسفالتنی گوناگون به دست آمده است. به‌هرحال مقادیر بالاتر بزرگنمایی سبب می‌شود تا بر سطح کوچکتری از آسفالتن تمرکز و مطالعه صورت گیرد که این امر سبب می‌شود تا کلوئیدهای کمتری در فرایند اندازه‌گیری سطوح ذرات آسفالتنی دخالت داده شود که نهایتاً منجر به کاهش دقت اندازه‌گیری‌های سطوح کلوئیدها می‌شود. در مقادیر کوچک بزرگنمایی هرچند بیشتری در اندازه‌گیری‌ها دخالت داده می‌شوند لیکن در این میان کلوئیدهای خرد و کوچک آسفالتن به دلیل اندازه خیلی کوچکشان مشاهده نخواهند شد و این نیز سبب ایجاد خطأ در اندازه‌گیری‌ها خواهد شد. البته روش جدید پردازش تصویر بر مبنای عکس‌های گرفته شده برای پس از تشکیل رسوب آسفالتن و تنها برای تعداد مراحل تیتراسیون حدود ۴ و یا ۵ مرحله و آن‌هم با گام‌های کوتاه در تیتراسیون می‌باشد تا با تجزیه و تحلیل آنها به نقطه ظهور رسوب آسفالتن پی‌بریم. بنابراین نه تنها تعداد مراحل تیتراسیون کاهش می‌یابد، بلکه زمان لازم برای



شکل ۵- نمونه نفت A با ۲۹ درصد حجمی نرمال هپتان

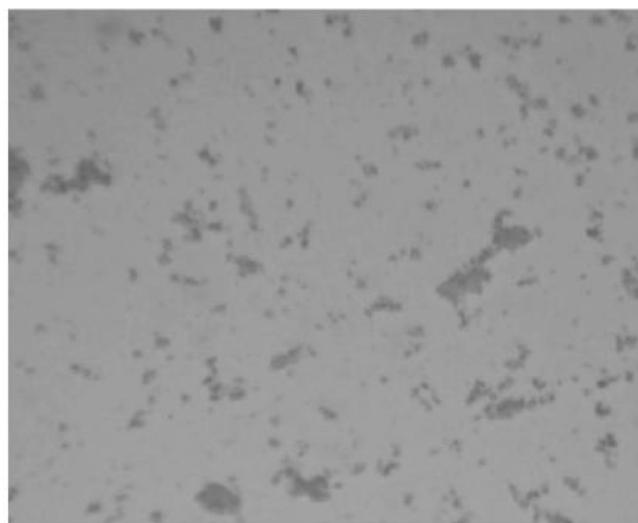
حال به منظور تجزیه و تحلیل نمودار هیستوگرام تهیه شده، لازم است که ذرات و ناخالصی‌های اضافی موجود در نمونه نفتی و نیز رنگ پس‌زمینه و آلوگی‌های احتمالی آن حذف شوند. برای این منظور از تصویر اولیه نفت آسفالتی و بدون اضافه شدن هرگونه بازدارنده‌ای استفاده می‌شود. لذا در ابتدا می‌بایست تمامی مراحل قبل را بر روی تصویر نمونه نفت آسفالتی بدون بازدارنده نیز انجام داد تا هیستوگرام طیف‌های نمونه نفت آسفالتی بدون بازدارنده نیز به دست آید.

در این مرحله فرایند نرمالایز کردن طیف‌های حاصل از نفت آسفالتی در دو مرحله بی‌دریبی بدین صورت انجام می‌گیرد که در مرحله نخست، طیف‌های موجود در

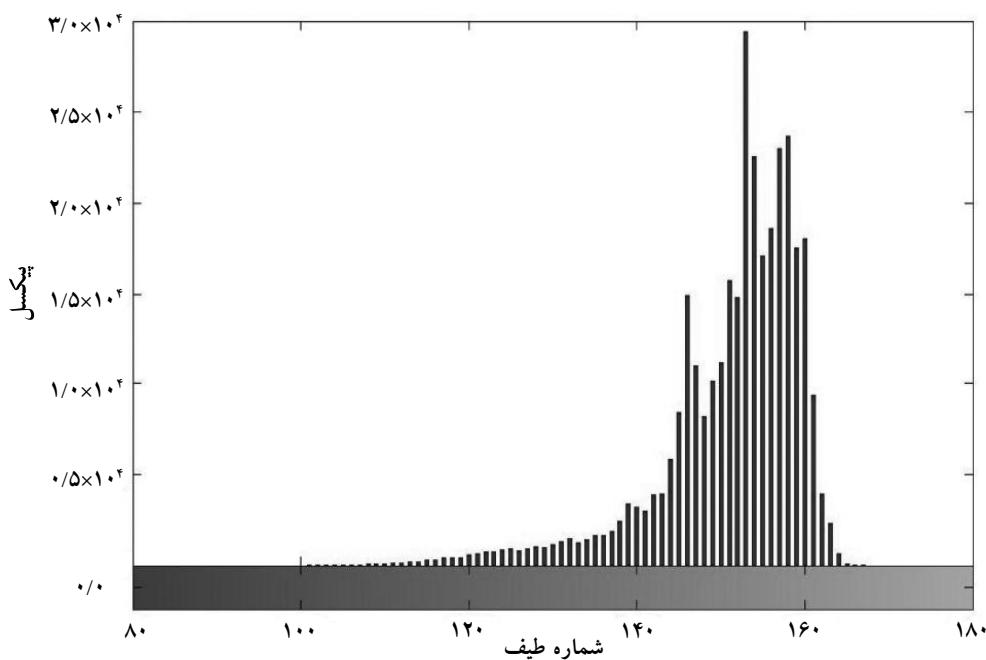


شکل ۴- نمونه نفت A با ۲۷ درصد حجمی نرمال هپتان

خاکستری، طیف‌های موجود تمامی طیف‌ها در محدوده صفر تا یک را در بر می‌گیرند. همچنین به دلیل آنکه اغلب در عکس گرفته شده علاماتی همچون اندازه بزرگ‌نمایی عکس، مشخصات میکروسکوپ و یا دوربین دیده می‌شود، این قسمت‌ها از تصویر بریده شده و یک تصویر خاکستری و بدون هیچ‌گونه اضافاتی از عکس اولیه تهیه خواهد شد. نتیجه فرایند فوق، در شکل ۶ آمده است. در مرحله دوم، هیستوگرام طیف‌های شکل ۶ محاسبه شده است که نتیجه آن به صورت شکل ۷ می‌باشد. در این نمودار، محور افقی بیانگر طیف‌های خاکستری و محور عمودی نشان دهنده تعداد پیکسل‌های شمارش شده برای هر طیف می‌باشد.



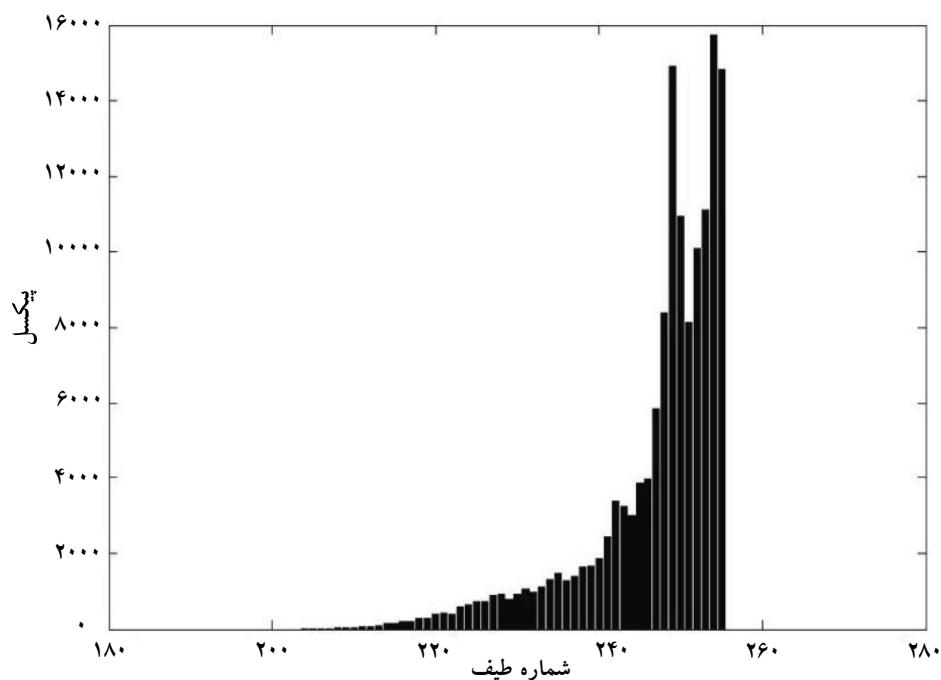
شکل ۶- تصویر پردازش شده برای خاکستری کردن و حذف اضافه‌ها از عکس اولیه



شکل ۷- نمودار هیستوگرام شکل ۶ بر مبنای تعداد پیکسل‌های شمرده شده برای هر طیف

ولی فراوانی به مراتب کمتری را نسبت به رنگ پس زمینه دارند، می‌توان تمامی طیف‌هایی را که دارای عدد فراوانی بزرگتری نسبت به طیف بیشینه دارند را توسط فرایند نرمالیزاسیون مرحله اول، به عنوان ناخالصی در نظر گرفت و حذف کرد که در نمودار ۸ این فرایند مشاهده می‌شود. حال پس از مرحله نخست نرمالیزاسیون، لازم است که

هیستوگرام هر دو نفت آسفالتی مورد مطالعه و نفت اولیه بدون بازدارنده را نسبت به طیف بیشینه خود نرمالایز می‌کنیم که در اینجا طیف بیشینه طیغی است که بیشترین فراوانی را در نمودار هیستوگرام دارد است. به عبارت دیگر از آنجایی که طیف بیشینه همان طیف پس زمینه بوده و با توجه به این نکته که همواره ذرات آسفالتی تیره‌تر



شکل ۸- نمودار نرمالایز شده بر مبنای طیف بیشینه برای حذف ناخالصی‌ها

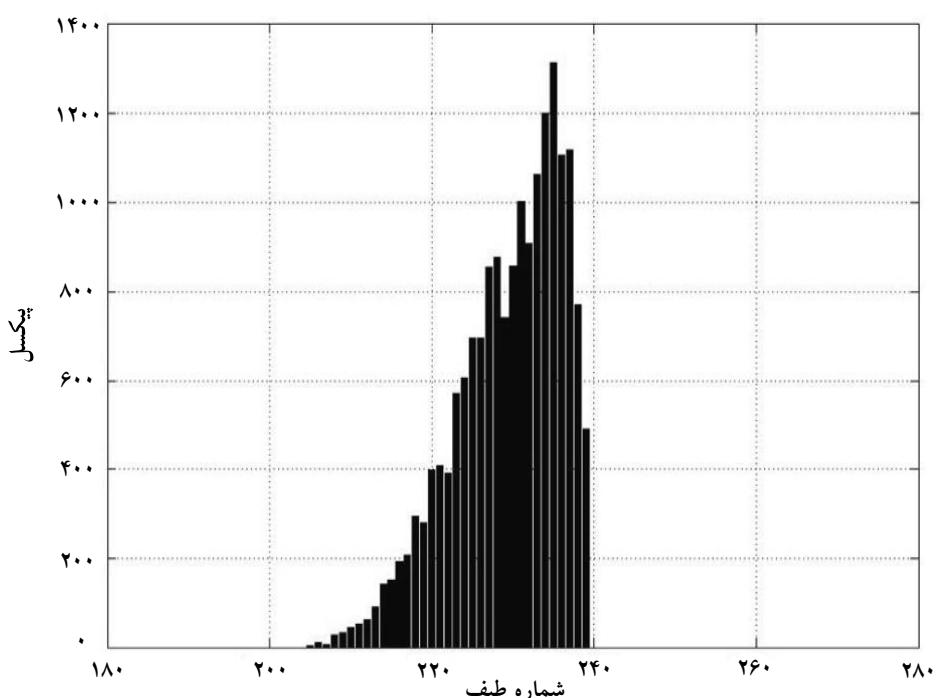
در شکل پردازش شده ۹ نیز به دنبال رسیدن به تعداد ذرات آسفالتی موجود در سطح مورد مطالعه هستیم. برای این منظور دو عامل سطح ذره آسفالتی و تیرگی سطح ذره را به عنوان ضریبی از تجمع بیشتر ذرات آسفالتی در واحد سطح و به طور همزمان در نظر می‌گیریم. ضریب وزنی  $w_i$  برابر است با نسبت شماره طیف بیشینه به طیف شماره  $A_i$  که همواره مقادیر کوچکتر و یا مساوی یک دارد،  $A_i$  برابر مساحت کل صفحه بررسی شده و  $A_t$  برابر مساحت طیف  $t$  ام در همان صفحه است. با حاصل ضرب مساحت هر طیف در ضریب وزنی  $w_i$  آن طیف و نرمالایز کردن آن توسط رابطه زیر، به عددی که به نام عدد پردازشی ذرات آسفالتی به کل طیف‌های بررسی شده ( $N$ ) است، خواهیم رسید. مقادیر عددی  $N$  همواره بزرگتر و یا مساوی صفر می‌باشند که مقدار حدی صفر برای  $N$ ، بیانگر آغاز تشکیل ذرات رسوب آسفالت بوده و درصد حجمی و یا وزنی متناظر با آن به عنوان نقطه شروع تشکیل رسوب آسفالت شناخته خواهد شد.

$$N = \frac{1}{A_t} \sum w_i A_i \quad (1)$$

مراحل فوق به عنوان متداول‌تری فرایند پردازش تصویر برای تحلیل عکس‌های میکروسکوپی و همچنین برای سایر

تنها طیف‌های مربوط به ذرات آسفالتی مورد ارزیابی قرار گیرند. در ابتدا انجام نرمالیزاسیون مرحله دوم که به منظور حذف طیف‌های موجود در نمونه اولیه نفتی که نفت بدون رسوب‌دهنده و یا هر افزودنی دیگری است، انجام می‌شود. مقیاس محورهای افقی در هر دو نفت، یکی نفت آسفالتی مورد مطالعه با بازدارنده و دیگری نفت اولیه آسفالتی بدون بازدارنده، با یکدیگر یکی می‌شوند و بدین ترتیب اعداد طیف بیشینه در هر دو نفت یکی شده تا طی فرایند نرمالیزاسیون، تنها طیف‌های همسان در نفت آسفالتی مورد مطالعه حذف شوند. بدین دلیل مقیاس محور افقی در نمودار ۸ و نتیجه آن در شکل ۹، به طوری تغییر یافته‌اند که در هر دو آنها، طیف بیشینه، مشابه با طیف بیشینه نفت اولیه بدون بازدارنده، عدد ۲۵۵ خواهد بود.

پس از طی مقدمات و آماده‌سازی‌های فوق و رسیدن به طیف‌های ذرات آسفالتی در نفت آسفالتی مورد مطالعه، به تحلیل شکل ۹ می‌پردازیم. از آنجا که هر چه ذرات آسفالتی تجمع بیشتری داشته باشند و کلوبیدهای بزرگتر و منسجم‌تری را تشکیل دهنده، نه تنها سطح بزرگتر را اشغال کرده بلکه در بالک نفتی نیز تیره‌تر مشاهده می‌شوند.



شکل ۹- طیف‌های ذرات آسفالتی بعد از حذف طیف‌های اولیه بدون بازدارنده از طیف‌های شکل ۸

جدول ۲- عدد پردازشی ذرات آسفالتنی (N) در مقابل درصد حجمی رسوب دهنده در نفت معمولی A

درصد حجمی رسوب دهنده (vol %)	عدد پردازشی ذرات آسفالتنی
۲۳/۰	۰/۰۰
۲۷/۰	۳/۴۴
۲۹/۰	۵/۱۶
۳۳/۰	۶/۸۲
۳۵/۰	۷/۳۵
۳۷/۰	۷/۴۴

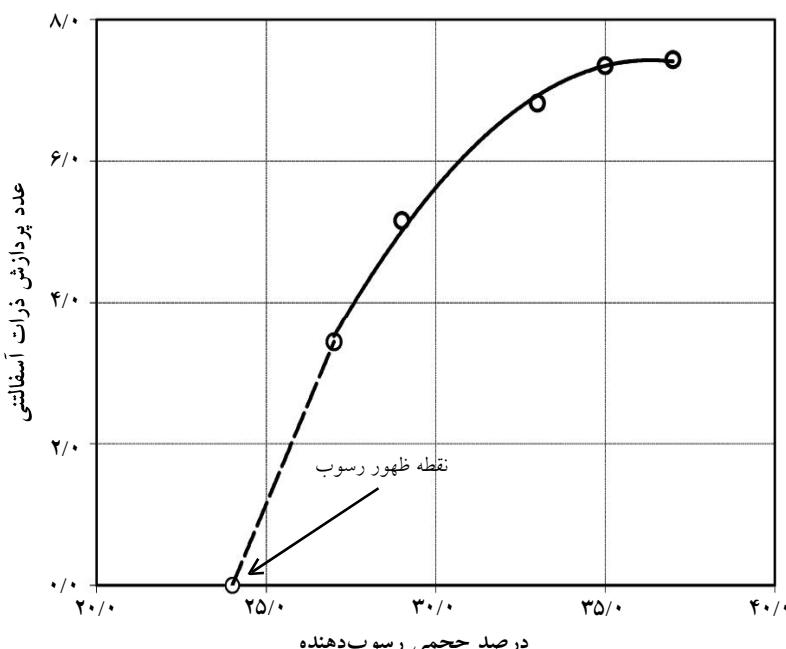
آنها با یکدیگر متفاوت باشد که به نظر می‌رسد، تابع نوع و سایر مشخصات نفت آسفالتنی می‌باشند. لذا در صورت تولید داده‌های بیشتر آزمایشگاهی و تعیین مقادیر ثابت A، B و C برای نفت‌های گوناگون، می‌توان به روابط تجربی قابل کاربرد و مهمی در این زمینه دست یافت.

به منظور اعتبارسنجی روش و تعیین میزان درجه دقت روش، با تیتراسیون دقیق نفت، برای نقاط ۲۴/۰، ۲۲/۰ و ۲۶/۰ درصد حجمی با رسوب دهنده، روش مشاهده میکروسکوپی و پردازش تصویر به صورت موازی به کار گرفته شد. لذا با تکرار مراحل روش پردازش تصویر برای درصدهای حجمی فوق، نتایج در جدول ۳ آورده شده است.

غلظت‌های مختلف تیتراسیون با نرمال هپتان در نمونه نفت آسفالتنی نیز به انجام می‌رسد و از هر عکس، در مقایسه با نفت آسفالتنی اولیه بدون رسوب دهنده، عددی که نشان‌دهنده عدد پردازش ذرات آسفالتنی (N) برای آن مرحله است، حاصل خواهد شد. جدول ۲ و شکل ۱۰، نتایج حاصل از پردازش‌های متعدد تصاویر را برای سایر عکس‌ها و در سایر غلظت‌های تیتراسیون نشان می‌دهد. در این نمودار محور افقی نشان‌دهنده درصد حجمی نرمال هپتان اضافه شده و محور عمودی عدد پردازشی ذرات آسفالتنی (N) طی فرایند تیتراسیون می‌باشد. نقاط آزمایشگاهی که بر روی نمودار ۱۰ مشاهده می‌شوند، هر کدام با استفاده از روش جدید پردازش تصویر به دست آمده‌اند. معادله داده شده، بهترین معادله عبوری از این نقاط است:

$$F(x) = A \times \sin(B \times X + C) \quad (2)$$

مقادیر A، B و C در معادله ۲، اعداد ثابتی بوده که تابع مشخصات نفت خام آسفالتنی مورد مطالعه می‌باشند. آزمایش‌هایی که برای سایر نفت‌های آسفالتنی با روش فوق به انجام رسیده، نشان می‌دهد که بهترین معادله عبوری برای سایر نفت‌ها نیز معادلاتی مشابه با معادله ۲ خواهند داشت، تنها با این تفاوت که ضرایب ثابت A، B و C در



شکل ۱۰- عدد پردازش ذرات آسفالتنی (N) در مقابل درصد حجمی رسوب دهنده در نفت معمولی A

جدول ۵- عدد پردازشی ذرات آسفالتی (N) در مقابل درصد حجمی رسوب دهنده در نفت C

درصد حجمی رسوب دهنده (vol %)	عدد پردازش ذرات آسفالتی
۳۵/۰ نقطه ظهور رسوب	۰/۰۰
۳۷/۰	۰/۵۲
۳۹/۰	۰/۹۸
۴۳/۰	۱/۳۴
۴۹/۰	۱/۶۴

جدول ۶- عدد پردازشی ذرات آسفالتی (N) در مقابل درصد حجمی رسوب دهنده در نفت D

درصد حجمی رسوب دهنده (vol %)	عدد پردازش ذرات آسفالتی
۸/۰ نقطه ظهور رسوب	۰/۰۰
۱۰/۰	۷/۳۸
۱۲/۰	۱۴/۰۳
۱۶/۰	۱۹/۱۵
۲۲/۰	۲۳/۴۶

با روش پردازش تصویر، آزمایش شده است. نتایج حاصل در جداول ۴، ۵ و ۶ و نیز شکل های ۱۱، ۱۲ و ۱۳ برای نفت های مختلف در حین تیتراسیون با درصد های حجمی مختلف نرمال هپتان، نشان داده شده است که این روش در تمامی نفت ها از سنگین تا سبک معتبر و دقیق کافی برای تعیین نقطه ظهور رسوب را دارد.

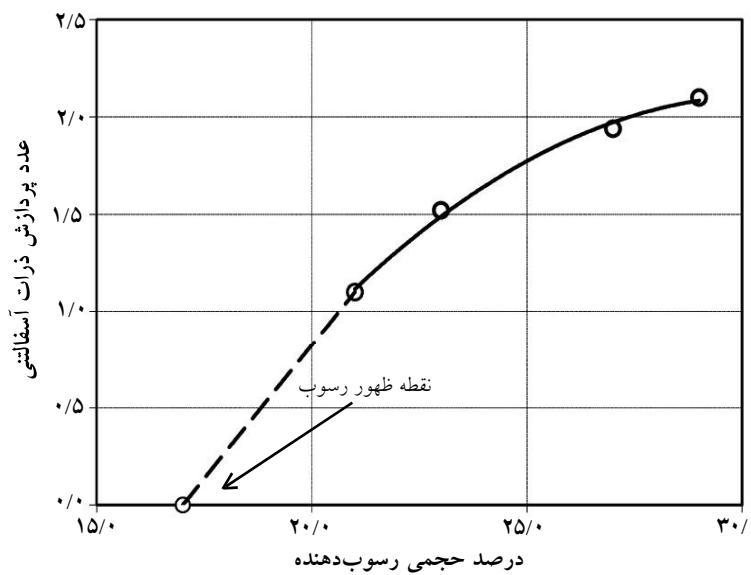
جدول ۳- عدد پردازشی ذرات آسفالتی (N) در مقابل درصد حجمی رسوب دهنده در نفت معمولی A

درصد حجمی رسوب دهنده (vol %)	عدد پردازشی ذرات آسفالتی
۲۲/۰	۰/۰۰
۲۴/۰	۰/۴۱
۲۶/۰	۱/۱۷

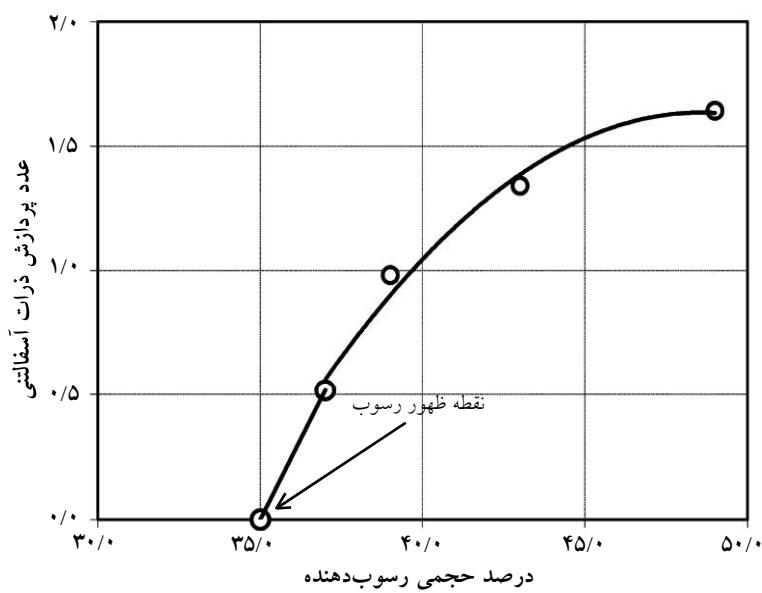
جدول ۴- عدد پردازشی ذرات آسفالتی (N) در مقابل درصد حجمی رسوب دهنده در نفت B

درصد حجمی رسوب دهنده (vol %)	عدد پردازش ذرات آسفالتی
۱۷/۰ نقطه ظهور رسوب	۰/۰۰
۲۱/۰	۱/۱۰
۲۳/۰	۱/۵۲
۲۷/۰	۱/۹۴
۲۹/۰	۲/۱۰

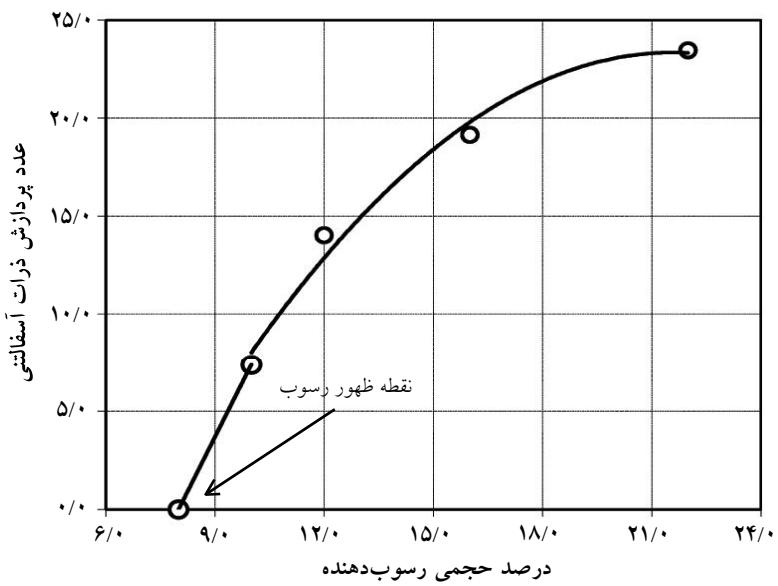
مطابق با نتایج این جدول، اعداد محاسبه شده علاوه بر تأیید روش مشاهده میکروسکوپی، با نتایج حاصل از روش پردازش تصویر نیز (جدول ۲) تطابق قابل قبولی دارند. به منظور اعتبار بخشی به روش جدید پردازش تصویر در تعیین نقطه ظهور رسوب آسفالتی برای محدوده وسیعی از نفت ها با درجه API متفاوت، این فرایند برای ۳ نفت دیگر انتخابی یعنی C و D با مشخصات گفته شده در جدول ۱،



شکل ۱۱- عدد پردازش ذرات آسفالتی (N) در مقابل درصد حجمی رسوب دهنده در نفت B



شکل ۱۲- عدد پردازش ذرات آسفالتنی (N) در مقابل درصد حجمی رسوب دهنده در نفت سبک C



شکل ۱۳- عدد پردازش ذرات آسفالتنی (N) در مقابل درصد حجمی رسوب دهنده در نفت D

مورد پردازش بایستی در تمامی تصویرها برابر و تا حد ممکن بزرگتر باشد تا دقت اندازه‌گیری بیشتر شود.

**ارزیابی فرایند پردازش تصویر در تعیین نقطه ظهور رسوب آسفالت**

با انجام آزمایش‌ها و نتایج آن، قابلیت‌های روش جدید پردازش تصویر در مقایسه با روش‌های قبلی به صورت زیر است:

۱. ابزارهای مورد نیاز آزمایشگاهی و پردازش تصویر کاملاً

یکی از نکات مهم در ارزیابی یک روش جدید آزمایشگاهی، تعیین میزان تکرارپذیری آن در شرایط یکسان می‌باشد که در این مطالعه با تکرار آزمایش‌های فوق برای نفت سنگین D، نفت سبک C و نفت معمولی B، قابلیت تکرارپذیری روش برای تعیین نقطه ظهور رسوب آزمایش شد و نتایج قابل قبولی بدست آمد.

لازم به توضیح است که در فرایند پردازش تصویر، رنگ پس زمینه مهم نیست و تفاوت رنگ ذرات به رنگ پس زمینه ملاک عمل قرار می‌گیرد. همچنین سطوح تصویر

برای یافتن نقطه ظهر رسوبر آسفالت، با درصد کمتری خطای نسبت به روش‌های موجود قدیمی معرفی شد. تجزیه و تحلیل نمودارهای حاصل از این روش، درک بهتری از رفتار و سازوکار رشد رسوبرات آسفالتی را در برابر افزایش عامل رسوبردهنده و یا سایر تغییرات ترمودینامیکی سیال ارائه می‌دهد، به طوری که با در دست داشتن اطلاعات آزمایشگاهی بیشتر از سایر نفت‌های آسفالتی و توسعه روش پردازش تصویری، می‌توان به رابطه تجربی برای بیان الگوی رشد رسوبرات و حتی تعیین نقطه ظهر رسوبر آسفالت را در دست یافت. نکته مهم اینکه دقت بالا و چشمگیر روش پردازش تصویر در مقایسه با سایر روش‌ها، در مطالعاتی که تفاوت نقاط ظهر رسوبر چندان زیاد نیست و این تفاوت‌ها بایستی با دقت اندازه‌گیری شوند، کارایی خوبی دارد.

آنچه مسلم است روش ارائه شده در این مقاله کاملاً جدید بوده و توانایی تکمیل و تعمیم آن به تمامی نفت‌های زنده سیال مخزن را داراست.

#### علام و نشانه‌ها

API: درجه سبکی نفت

CII: شاخص ناپایداری کلوئیدهای آسفالتی

SARA: تست سارا

$w_i$ : ضریب وزنی

: شماره طیف

$A_t$ : مساحت کل صفحه بررسی شده

$A_{\text{f}}$ : مساحت طیف نام در همان صفحه

N: عدد پردازشی ذرات آسفالتی

موجود، متداول و در دسترس می‌باشد.

۲. از آنجا که فرایند پردازش تصویر بر مبنای عکس‌های گرفته شده در تعداد تیتراسیون تنها حدود ۴ یا ۵ مرحله پس از عبور از نقطه ظهر رسوبر آسفالت می‌باشد، لذا نه تنها زمان کل فرایند آزمایش و تیتراسیون کاهش می‌یابد بلکه زمان کوتاه مراحل و آزمایش‌ها سبب کاهش انواع خطاهای آزمایشی خواهد شد.

۳. روش پردازش تصویر برخلاف سایر روش‌های موجود در تعیین نقطه ظهر رسوبر آسفالت برای محدوده وسیعی از نفت‌ها با درجات API مختلف کارایی دارد.

۴. تکرارپذیری روش جدید در تعیین نقطه ظهر رسوبر آسفالت از نکات مهمی است که نه تنها برای مطالعات تحقیقاتی و دانشگاهی مناسب است بلکه تأییدی در زمینه درستی اعداد اندازه‌گیری شده می‌باشد.

#### نتیجه‌گیری

مطالعه در زمینه سازوکارهای رشد کلوئیدهای آسفالتی از موارد مهم در زمینه مطالعه رسوبر آسفالت بوده که این گونه مطالعات رشد و سینیتیکی رسوبر، به دلیل در اختیار نبودن ابزارهای آزمایشگاهی و یا ابزارهای تحلیل کننده رشد رسوبر، کمتر مورد توجه بوده است. روش ارائه شده، پردازش تصویر نه تنها روشنی کارآمد برای تعیین نقطه شروع رسوبر گذاری بوده بلکه الگویی را در زمینه نحوه رشد کلوئیدهای آسفالتی پس از تشکیل رسوبر در اختیار می‌گذارد که با تکمیل آن، ابزار تحلیلی خوبی در این گونه مطالعات ایجاد خواهد کرد.

در این تحقیق با کمک ابزارهای فوق، روش جدیدی

#### منابع

[1] Leontaritis K.J. & Mansoori G.A., "Asphaltene flocculation during oil production and processing: A thermodynamic-colloidal model", SPE Paper 16258, SPE International Symposium on Oilfield Chemistry, San Antonio, TX, 4-6 February 1989.

[2] Leonarities K.J., Amaefule J.O. & Charles R.E., "A systematic approach for the prevention and treatment of formation damage caused by asphaltene deposition", SPE 5376, Texas, 13–16 August 1994.

- [3] Wang J.X. & Buckley J.S., "Anticipating asphaltene problems offshore-A practical approach", SPE 15254, Texas, 5–8 May 2003.
- [4] Pfeifeer J.Ph. & Saal R.N.J., "Asphaltic bitumen as colloid system", J. of Phys. Chem., Vol. 44, pp. 139–49, 1995.
- [5] Rassamdana H., Dabir B., Nematy M., Farhani M. & Sahimi M., "Asphalt flocculation and deposition: I. The onset of precipitation", AIChEJ, Vol. 42(1), pp. 10, 1996.
- [6] Mousavi-Dehghani S.A., Riazi M.R., Vafaie-Sefti M. & Mansoori G.A., "An analysis of methods for determination of onsets of asphaltene phase separations", J. Petrol. Sci. Eng., Vol. 42, pp. 145–156, 2004.
- [7] Gholum E.F., Oskui G.P. & Salman M., "Investigation of asphaltene onset conditions for kuwaiti reservoirs", SPE paper 81571, Presented at the SPE 13th Middle East Oil Show Conference in Bahrain 5-8, April 2003.
- [8] Yen A., Yin Y.R., "Evaluating asphaltene inhibitors: laboratory tests and field studies", SPE 5376, Texas, 13–16 February 2001.
- [9] Al-Sahhaf T.A., Fahim M.A. & Elkilani A.S., "Retardation of asphaltene precipitation by addition of toluene, resins, deasphalting oil and surfactants", Fluid Phase Equilibria, pp. 194–197, 1045–1057, 2002.
- [10] Rogel E., León O. & Espidel J., "Asphaltene stability in crude oils", SPE 53998, April 1999.
- [11] Maham Y., Chodakowski M.G., Zhang X. & J.M. Shaw, "Asphaltene phase behavior: prediction at a cross-roads", Fluid Phase Equilibria, pp. 228–229, 21–26, 2005.
- [12] Vafaie-Sefti M., Mousavi-Dehghani S.A. & Mohammad-Zadeh M., "A simple model for asphaltene deposition in petroleum mixtures", Fluid Phase Equilibria, Vol. 206, pp. 1–11, 2003.
- [13] Correra S., "Living and dead theories for asphaltene stability", Journal of Colloid and Interface Science, Vol. 267, pp. 178–193, 2003.
- [14] Zekri A.Y., Shedad Sh.A. & Alkashef H., "A novel technique for treating asphaltene deposition using laser technology", SPE 70050, Texas, 15–16 May 2001.
- [15] Reubush S.D., *Effects of storage on the linear viscoelastic response of polymer-modified asphalt at intermediate to high temperatures*, Master of Science Thesis, Virginia Polytechnic Institute and State University, November 1999.
- [16] Junior L.C.R., Ferreira M.S. & Ramos A.C.S., "Inhibition of asphaltene precipitation in Brazilian crude oils using new oil soluble amphiphiles", Journal of Petroleum Science and Engineering, Vol. 51, pp. 26–36, 2006.
- [17] Spiecker P.M., Gawrys K.L. & Kilpatrick P.K., "Aggregation and solubility behavior of asphaltenes and their subfractions", Journal of Colloid and Interface Science, Vol. 267, pp. 178–193, 2003.
- [18] Escobedo J. & Mansoori G.A., "Theory of viscosity as a criterion for determination of onset of asphaltene flocculation", SPE 28729, Texas, 20–26 August 1996.