

تأثیر کانی‌زایی انیدریت بر کیفیت مخزنی دولومیت‌های سازند عرب؛ مطالعه موردی در یکی از میادین هیدروکربنی خلیج فارس

علی اسعدی^۱، علیرضا شاکری^۲، علی کدخدایی^۳، حسین رحیم‌پور بناب^۴ و علی چهرازی^۱

۱- پژوهشکده علوم زمین، پردیس پژوهش و صنایع بالادستی، پژوهشگاه صنعت نفت، تهران، ایران

۲- گروه زمین‌شناسی، دانشکده علوم طبیعی، دانشگاه تبریز، ایران

۳- دانشکده زمین‌شناسی، پردیس علوم، دانشگاه تهران، ایران

تاریخ دریافت: ۹۳/۱۱/۱۹ تاریخ پذیرش: ۹۳/۳/۲۰

چکیده

سازند عرب، با سن ژوراسیک بالایی، به عنوان یک سکانس کربناته-تبخیری کلاسیک، یکی از مهمترین مخازن هیدروکربنی در خلیج فارس و نواحی اطراف آن است. در این مطالعه، با توجه به اهمیت مخازن دولومیتی در جهان و تاثیر کانی‌زایی تبخیری در این مخازن، تاثیر بافت، توزیع و فراوانی انیدریت در توالی دولومیتی سازند عرب مورد مطالعه قرار گرفته است. بر این اساس، از تلفیق نتایج حاصل از توصیف مغزه‌ها، مطالعات پتروگرافی، تخلخل-تراوایی مغزه و داده‌های فشار مؤینه تزریق جیوه استفاده شده است. مطالعات پتروگرافی نشان داد که یک رابطه مشخص بین درصد، بافت و توزیع انیدریت در مخزن وجود دارد. انیدریت به صورت توزیع یکنواخت و پراکنده و بافت‌های پویکیلوتوپیک، نودولار، پرکننده تخلخل و لایه‌ای مشاهده می‌شود. به صورت کلی، توالی‌های مخزنی با توزیع یکنواخت انیدریت منطبق با نمونه‌های با درصد انیدریت بالا و بافت‌های نودولار و پرکننده تخلخل می‌باشند. در مقابل توالی‌های با توزیع پراکنده انیدریت در ارتباط با دولومیت‌های با درصد انیدریت پایین و بافت پویکیلوتوپیک مشاهده می‌شوند. ارزیابی داده‌های تخلخل، تراوایی و پارامترهای استخراج شده از منحنی‌های تزریق جیوه نشان داد که دولومیت‌های با درصد انیدریت پایین، بافت پویکیلوتوپیک و توزیع پراکنده، به دلیل منافذ و گلوگاه‌های ارتباطی بزرگتر، کیفیت مخزنی بالاتری دارند.

کلمات کلیدی: سازند عرب، کانی‌زایی انیدریت، داده‌های تزریق جیوه، کیفیت مخزنی دولومیت‌ها.

کنکان) و عرب، که به ترتیب در برگیرنده بزرگترین میادین گازی و نفتی دنیا هستند، با تبخیری‌ها همراه می‌باشند^[۱]. رخساره رسوبی، فرآیندهای دیاژنزی و شکستگی‌ها از عوامل مهم کنترل کیفیت مخزنی کربنات‌ها هستند^{[۲] و [۳]}.

مقدمه

نهشته‌های تبخیری از اجزای اصلی اکثر سیستم‌های هیدروکربنی در سازندهای نهشته‌شده در سکوهای گرم و خشکاند^[۱]. دو سازند خوف (معادل دالان-

کیفیت مخزنی در این دولومیت‌ها می‌باشد. هدف از این مطالعه بررسی اثر فراوانی، بافت‌های رایج و نحوه توزیع انیدریت بر کیفیت مخزنی و تغییرات خصوصیات مرتبط با منافذ در توالی سازند عرب می‌باشد. برای رسیدن به این هدف از مجموعه‌ای از اطلاعات شامل توصیف مغزه‌ها، پتروگرافی مقاطع نازک، تخلخل-تراوایی مغزه و نمودارهای فشار مؤئنه استفاده شده است.

چینه‌شناسی سازند عرب

سازند عرب با سن ژوراسیک بالایی در خلیج فارس و اطراف آن حجمی عظیم از نفت دنیا را در خود جای داده است [۶، ۱۱]. سیستم نفتی موجود در این منطقه شامل چندین سنگ منشا ناحیه‌ای مهم، سنگ مخزن‌های متخلخل و تراوا و پوش‌سنگ‌های مؤثر می‌باشد [۱۲]. توالی ژوراسیک در یک پلاتفرم A-B-C-D احتمالاً نهشته‌های سیستم تراکت تراز پیش‌رونده^۱ و ابتدای سیستم تراکت تراز بالا^۲ و انیدریت‌های هیث، گوتینیا و انیدریت‌های بین‌لایه‌ای سازند عرب احتمالاً نهشته‌های انتهایی سیستم تراکت تراز بالا^۳ هستند [۱۳]. برخلاف بیشتر نواحی خلیج فارس، سازند عرب در میدان مطالعه شده بیشتر دولومیتی است و به دو بخش بالایی و پایینی تقسیم می‌شود. توالی عرب بالایی به صورت دولومیتی-انیدریتی به شش لایه و عرب پایینی به یک لایه با لیتولوژی آهکی-دولومیتی تقسیم می‌شود. سیمان‌ها و لایه‌های انیدریتی تنها در لایه‌های دولومیتی دیده می‌شوند.

1. Evaporite Mineralization

2. Poikilotopic

3. Nodular

4. Bedded

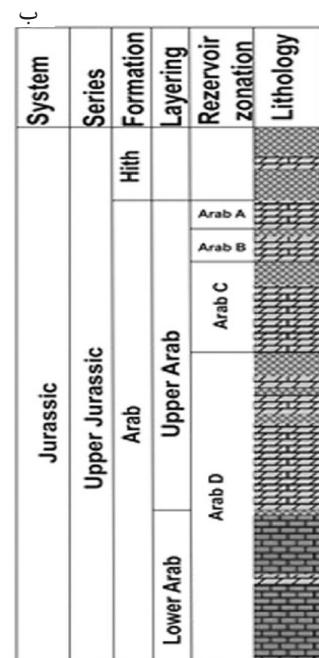
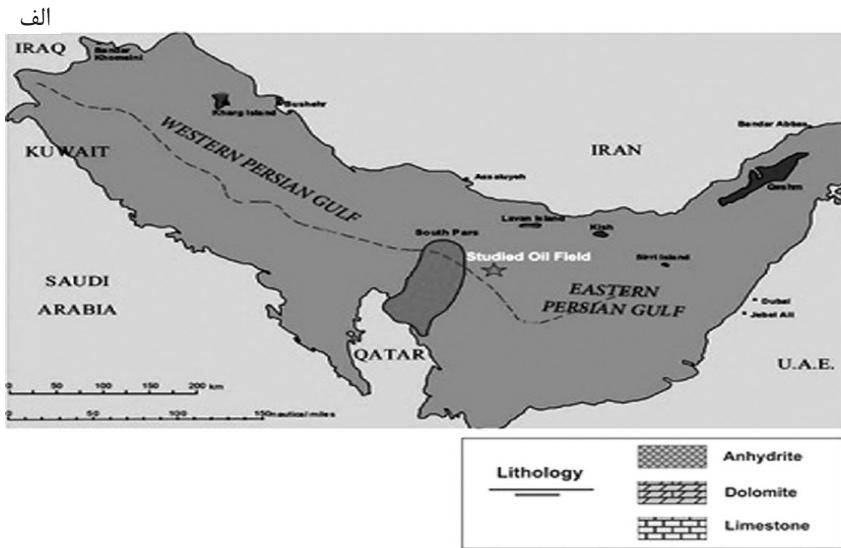
5. Pore-Filling

6. Even Distribution

7. Patchy Distribution

8. Mercury Injection Capillary Pressure (MICP)

کانی‌زایی تبخیری^۱، به عنوان یک فرآیند دیاژنزی مهم در کربنات‌های همراه با تبخیری‌ها، عملی مهم و تعیین‌کننده است که به صورت موثر می‌تواند در تفکیک رخساره‌های مخزنی از غیرمخزنی به کار رود. دولومیتی شدن و انیدریتی شدن همراه آن، نقش مهمی در کیفیت مخزنی دارند و در مطالعات مختلف به آنها توجه شده است [۲، ۳، ۵]. در مخازن دولومیتی همراه با تبخیری‌ها، بیشتر موقع انیدریت با مسدود کردن گلوگاه منافذ، کیفیت مخزنی را کاهش می‌دهد. لوسیا با مطالعه کربنات‌های غرب تگزاس نشان داد که انیدریتی شدن همیشه اثر منفی ندارد و حتی برخی فابریک‌های انیدریتی می‌توانند کیفیت مخزنی را بهبود دهند [۳]. در برخی موارد احلال انیدریت سبب ایجاد تخلخل‌های به هم مرتبط می‌شود. چهار نوع بافت انیدریت شامل پویکیلوتوپیک^۲، نودولار^۳، لایه‌ای^۴ و پرکننده تخلخل^۵ در مخازن دولومیتی رایج‌اند و همراهی انیدریت با دولومیت‌ها نشان‌دهنده تاثیر شورابه‌های غنی از سولفات در فرآیند دولومیتی شدن است [۳ و ۵]. انیدریت‌های لایه‌ای به صورت سدهای مخزنی عمل می‌کنند و بیشتر نقش پوش‌سنگ را دارند. یکی از موضوعات مهم تاثیر انیدریت بر کیفیت مخزنی دولومیت‌ها می‌باشد [۶-۷]. توزیع یکنواخت^۶ یا پراکنده^۷ تاثیری متفاوت بر کیفیت مخزنی دارد و مطالعه اثر بافت، توزیع و فراوانی انیدریت می‌تواند اطلاعات ارزشمندی درباره کیفیت مخزنی دولومیت‌ها فراهم آورد. نمودارهای فشار مؤئنه^۸ یکی از بهترین ابزارهای در دسترس به منظور بررسی سیستم منافذ در مخازن کربناته و ماسه‌سنگی می‌باشند [۸]. استخراج پارامترهای مرتبط با سیستم منافذ و گلوگاه‌های تخلخل می‌تواند به منظور سرشتنمایی سیستم منافذ استفاده شود [۸، ۹ و ۱۰]. توالی سازند عرب با سن ژوراسیک بالایی، در میدان مورد مطالعه به شدت تحت تاثیر دولومیتی شدن قرار گرفته است. فرآیند کانی‌زایی تبخیری یک فرآیند مهم کنترل کننده



شکل ۱ (الف) موقعیت میدان مطالعه شده در بخش مرکزی خلیج فارس با ستاره مشخص شده است [با برخی تغییرات از^۸]
ب) سنگ‌شناسی سازند عرب همراه با لایه‌ها و زون‌بندی سازند.

تأثیر درصد انیدریت در نمونه‌ها پنج گروه شامل نمونه‌های با انیدریت کمتر از ۱۰٪، ۲۰٪، ۳۰٪، ۴۰٪ و بیش از ۴۰٪ تعیین گردید. براساس بافت چهار بافت انیدریت شامل لایه‌ای، نودولار، پرکننده تخلخل و پویکیلوتوپیک مشخص شد. علاوه بر این از جنبه توزیع انیدریت در نمونه‌ها آنها به دو گروه نمونه‌های با توزیع یکنواخت و توزیع پراکننده تقسیم گردید. در نهایت نمونه‌های مربوط به هر گروه مشخص و براساس نمودار تخلخل-تراوایی و منحنی‌های فشار مؤئینه و پارامترهای استخراج شده از آنها تفسیر شد.

منحنی‌های فشار مؤئینه

روش‌های مختلفی شامل آزمایش تزریق جیوه^۱، صفحه‌های متخلخل^۲ و سانتریفیوژ^۳ برای محاسبه منحنی‌های فشار مؤئینه استفاده می‌شود [۱۴].

میان مورد مطالعه در بخش مرکزی خلیج فارس و جنوب شرقی جزیره لاوان واقع است (شکل ۱-الف). ستون سنگ‌شناسی، زون‌بندی و لایه‌های مخزنی سازند نشان داده شده است (شکل ۱-ب).

داده‌ها و روش مطالعه

در این مطالعه به منظور بررسی ارتباط توزیع، بافت و فراوانی انیدریت و ویژگی مخزنی دولومیت‌ها، از تلفیق اطلاعات پتروگرافی و پتروفیزیکی استفاده شده است. ۱۰۵ نمونه پلاگ مغزه که از هر کدام مقطع نازک، تخلخل-تراوایی مغزه و نیز از برخی از آنها نمودار فشار مؤئینه در دسترس می‌باشد به این منظور استفاده شده است. این نمونه‌ها از حدود ۱۹۰ متر مغزه موجود از دو چاه تهیه شده‌اند. بهدلیل وجود انیدریت‌های ضخیم بین لایه‌ای در توالی سازند عرب، نمونه‌برداری با فاصله یکسان صورت نگرفته است و به صورت انتخابی از دولومیت‌ها تهیه گردیده است. تمام ۱۰۵ مقطع نازک با هدف شناسایی بهتر سیستم منافذ و ویژگی‌های مختلف انیدریت‌ها، با چسب اپوکسی آبی^۴ رنگ‌آمیزی شده است. با هدف ارزیابی

1. Blue Dyed Resin
2. Mercury Injection Capillary Pressure (MICP)
3. Porous Plate
4. Centrifuge Test
5. Characterization

زیر محاسبه می‌شود:

$$P_c = \frac{2\sigma \cos \theta \cdot c}{r_c} \quad (1)$$

۳- شعاع گلوگاه منافذ به میکرومتر (μm)؛ r ، کشش سطحی بین هوا و جیوه (dynes/cm)؛ σ ، زاویه تماس هوا و جیوه (۱۴۰ درجه)، P_c ، فشار مؤئنه تماس هوا و جیوه (Pisa) و C ، ثابت تبدیل (۰/۱۴۵) است. شعاع گلوگاه منافذ معمولاً در سه اشباع ۲۵، ۵۰ و ۷۵ درصد جیوه محاسبه می‌شود. گلوگاه‌های بزرگ‌تر مسیر بهتری را برای انتقال سیال فراهم می‌کنند و تراوایی بالاتری نشان می‌دهند.

۴- اندیس میانگین فشار: همان‌طور که نام این پارامتر نشان می‌دهد، عدد آن نشان‌دهنده میانگین فشار سه بخش از نمودار فشار می‌بینه است [۸]. معادله زیر برای محاسبه این پارامتر به کار می‌رود:

$$API = \frac{P_{16} + P_{50} + P_{84}}{3} \quad (2)$$

نمونه‌های با تراوایی بالاتر، میانگین فشار می‌بینه کمتری دارند و کیفیت مخزنی بالاتری نشان می‌دهند.

۵- پارامتر سوانسون: این پارامتر یکی از پارامترهایی است که انطباقی خوب با تراوایی دارد و به صورت نسبت حداکثر درصد اشباع جیوه به فشار تزریق (S_{hg}/P_c) تعیف می‌شود، که در آن S_{hg} اشباع جیوه به صورت درصد و P_c فشار تزریق است.

۶- میانگین شعاع هیدرولیکی: برای میانگین اندازه گلوگاه نمونه است و با معادله زیر محاسبه می‌شود:

$$MHR = \frac{\sum_{i=0}^n (r_i^2 \cdot (S_i - S_{i-1}))}{2 \cdot \sum_{i=0}^n (r_i \cdot (S_i - S_{i-1}))} \quad (3)$$

این پارامتر برابر مجموع شعاع گلوگاه منافذ (r) برای تمام مقادیر اشباع شدگی است. در معادله بالا، r_i شعاع گلوگاه (میکرون) و S_i اشباع جیوه (حجم منافذ اشغال شده به صورت اعشاری) در اشباع i است.

1. Characterization

2. Pore Geometry

3. Displacement Pressure (Pd)

4. Threshold Pressure (Tp)

5. Pore Throat Radius (R)

6. Average Pressure Index (API)

7. Swanson's Parameter (SP)

8. Mean Hydraulic Radius (MHR)

داده‌های فشار می‌بینه کاربرد زیادی در محاسبه نفت درجا، سرشتمانی^۱ دقیق مخازن، پیش‌بینی تولید اولیه و ارزیابی روش‌های بازیافت، بررسی ظرفیت پوش‌سنگی، تعیین زون‌های جریانی، محاسبه میانگین آب اشباع شدگی و تعیین آب کاهش‌نیافتانی دارد [۸]. روش تزریق جیوه فشار بالا با توجه به زمان اندازه‌گیری سریع و اعمال فشار بالا (تا ۶۰۰۰ psi)، به عنوان یکی از بهترین روش‌های ارزیابی منافذ در نمونه‌های با شعاع گلوگاه‌های کوچک استفاده می‌شود [۸]. این روش می‌تواند درباره پارامترهای هندسه منافذ^۲، مانند اندازه گلوگاه منافذ و توزیع آن، نوع منافذ و مقدار ارتباط آنها، اطلاعات ارزشمندی فراهم آورد [۸، ۱۵]. پس از انجام آنالیزهای تزریق جیوه بر روی نمونه‌های مغزه، برخی پارامترهای مهم در ارتباط با خصوصیات منافذ شامل فشار جابه‌جایی^۳، فشار آستانه^۴، شعاع گلوگاه منافذ^۵ در اشباع‌های متفاوت جیوه (۲۵، ۵۰ و ۷۵ درصد)، اندیس میانگین فشار^۶، پارامتر سوانسون^۷ و میانگین شعاع هیدرولیکی^۸ استخراج شدند. این پارامترها به صورت خلاصه در زیر آورده می‌شود.

۱- فشار جابه‌جایی: فشار لازم برای تزریق اولیه یا ورود جیوه به شبکه متخلخل نمونه‌ها و معرف بزرگ‌ترین گلوگاه‌های موجود در شبکه متخلخل است. عموماً نمونه‌های با منافذ مرتبط به هم فشار جابه‌جایی پایینی دارند.

۲- فشار آستانه: فشاری که در آن جیوه شروع به وارد شدن به ساختار منافذ می‌کند و تزریق جیوه به سرعت افزایش می‌یابد. در این فشار، جیوه یک شبکه پیوسته در داخل منافذ ایجاد می‌کند. هر چه مقدار این فشار کمتر باشد، نشان می‌دهد که منافذ به دلیل ارتباط خوب به فشار کمتری برای اشباع شدن از جیوه نیاز دارند. بنابراین فشار آستانه نمونه‌های متخلخل و تراوا پایین‌تر است.

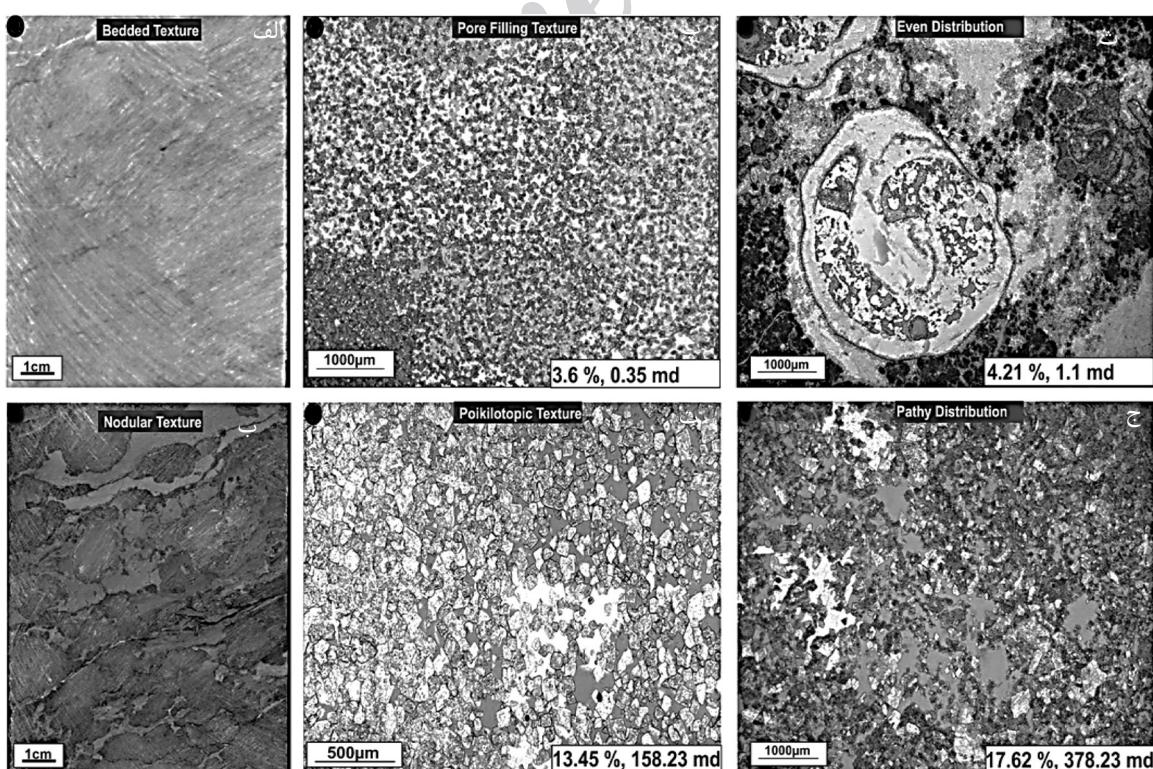
۳- شعاع گلوگاه منافذ: در هر فشار جابه‌جایی جیوه، حداقل شعاع گلوگاه منافذ که می‌تواند تحت نفوذ جیوه قرار گیرد با استفاده از معادله

این حالت در دولومیت‌های سازند عرب در میدان مورد مطالعه مشاهده می‌شود. انیدریت‌های نودولی عموماً در رخسارهای مشاهده می‌شوند که به صورت اولیه کیفیت مخزنی بالایی ندارند و بنابراین نمی‌توان پایین بودن کیفیت مخزنی را صرفاً به انیدریت نسبت داد. بافت انیدریتی پرکننده تخلخل به صورت یکنواخت تخلخل‌های بین‌دانه‌ای، بین‌کریستالی، قالبی یا حفره‌ای را مسدود کرده و کیفیت مخزنی را بهشت کاهش داده است. انیدریت‌های پویکلیوتوبیک نیز، همانند نوع پرکننده تخلخل، به حالت سیمان در دولومیت‌ها دیده می‌شوند. این نوع سیمان بلورهای نسبتاً درشت دارند با حالت پراکنده عموماً گلوگاه‌های تخلخل و کیفیت مخزنی را کاهش نمی‌دهند. ارتباطی مستقیم بین نوع بافت انیدریت و توزیع آن به صورت یکنواخت و پراکنده وجود دارد. در توالی سازند عرب انیدریت‌های پوکلیوتوبیک با توزیع پراکنده کیفیت مخزنی را کاهش نداده‌اند.

هر چه مقدار این پارامتر بالاتر باشد، میانگین اندازه گلوگاه‌ها بالاتر و کیفیت مخزنی نمونه بهتر خواهد بود.

پتروگرافی انیدریت

براساس مطالعات پتروگرافی توالی دولومیتی-انیدریتی سازند عرب و مقایسه آنها با بافت‌های انیدریتی متداول در مخازن دولومیتی [۵]، چهار نوع بافت انیدریت لایه‌ای، نودولار، پرکننده تخلخل و پویکلیوتوبیک شناسایی و تفسیر گردید. (شکل ۲-a-d). علاوه بر این توزیع انیدریت به دو صورت یکنواخت و پراکنده می‌باشد (شکل ۲-e-f). انیدریت‌های لایه‌ای، با حالت پیوستگی جانبی و در ضخامت‌های متفاوت، سدهای بین مخزنی^۱ و پوش‌سنگ را تشکیل می‌دهند [۱۶] و در این مطالعه نمونه‌برداری و مطالعه نشده است. انیدریت‌های نودولار زمانی که پیوستگی نداشته باشند اثر کمی بر خصوصیات پetrofیزیکی دارند، ولی در صورت پیوستگی کیفیت مخزنی را کاهش می‌دهند که



شکل ۲ تصاویر مغزه (الف و ب) و مقاطع نازک میکروسکوپی (پ، ت، ث و ج) بافت و توزیع انیدریت در توالی دولومیتی-انیدریتی سازند عرب، (الف) بافت لایه‌ای، (ب) نودولار، (پ) پرکننده تخلخل، (ت) پوکلیوتوبیک، (ث) توزیع یکنواخت، (ج) توزیع پراکنده. تصاویر پ در PPL و ج در XPL.

1. Intra Reservoir Barriers (IRBs)

فشار مؤینه و اندازه گلوگاه‌های تخلخل تغییرات مشخصی در گروه‌های با مقادیر اندیزیت متفاوت نشان می‌شود (شکل ۳-a). در برخی موارد به دلیل تاثیر سایر پارامترهای دیازنی از قبیل انحلال ناهمگنی‌هایی در نمونه‌های دولومیت اندیزیت مشاهده می‌شود. علاوه بر این مقادیر تخلخل، تراوایی و شاخص زون جریانی، در نمونه‌های با درصد اندیزیت مختلف متفاوت می‌باشد. در مجموع نمونه‌های با درصد اندیزیت پایین کیفیت مخزنی بالاتری نشان می‌دهند (شکل ۳-b).

بافت اندیزیت

بافت اندیزیت یک عامل مهم کننده کیفیت مخزنی مخازن دولومیتی همراه با اندیزیتها می‌باشد. سه بافت پویکیلوتوپیک، نودولار و پرکننده تخلخل بر اساس پارامترهای استخراج شده از منحنی‌های فشار مؤینه و نیز داده‌های تخلخل-تراوایی مقایسه و تفسیر شده است (جدول ۲). نمونه‌های با بافت پویکیلوتوپیک با توجه به توزیع پراکننده اندیزیت بالاترین مقدار تراوایی و کیفیت مخزنی را دارند. این نمونه‌ها کمترین فشار جابجایی و فشار آستانه، بزرگ‌ترین اندازه شعاع گلوگاه در فشارهای مختلف، پارامتر سوانسون بالا و میانگین شعاع هیدرولیکی بالا دارند.

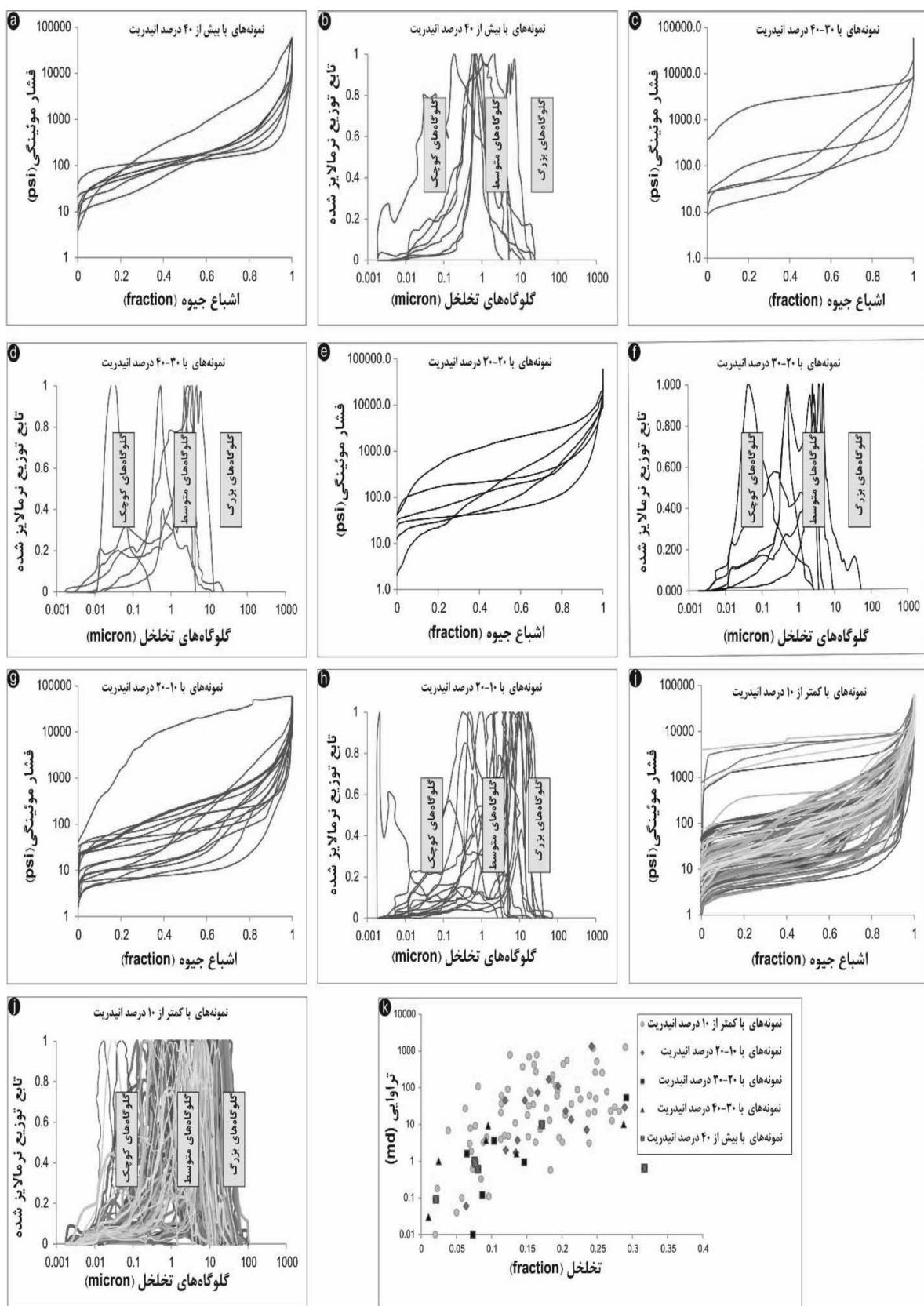
در مقابل اندیزیت‌های پرکننده تخلخل و ندولار با مسدود کردن و کاهش اندازه گلوگاه‌های تخلخل تراوایی و کیفیت مخزنی را به شدت کاهش داده‌اند.

فراوانی اندیزیت

فراوانی اندیزیت یکی از عوامل موثر بر خصوصیات مخزنی دولومیت‌هاست. در این مطالعه برای ارزیابی تاثیر درصد اندیزیت بر کیفیت مخزنی، نمونه‌ها براساس فراوانی اندیزیت در پنج گروه شامل ۰-۱۰، ۲۰-۳۰، ۳۰-۴۰ و بیش از ۴۰ درصد قرار داده شده‌اند. در مقادیر بالای اندیزیت، به‌دلیل مسدود شدن گلوگاه منافذ، سنگ تقریباً کیفیت مخزنی خود را از دست می‌دهد و به صورت سد عمل می‌کند. براساس میانگین پارامترهای حاصل از نمودارهای فشار مؤینه در فراوانی‌های متفاوت اندیزیت مشاهده می‌شود که با افزایش درصد اندیزیت میانگین شعاع هیدرولیکی، پارامتر سوانسون و شعاع گلوگاه منافذ در اشباع‌های متفاوت جیوه همراه با مقادیر تخلخل و تراوایی مفزه کاهش یافته است (جدول ۱). پارامتر جورشده گلوگاه منافذ براساس شبیه بخش میانی نمودار فشار مؤینه تعیین می‌شود و عموماً افزایش درصد اندیزیت سبب کاهش جورشده گیوه می‌شود. بنابراین بهترین جورشده گیوه منافذ در نمونه‌های با اندیزیت پایین مشاهده می‌شود. در مجموع شکل منحنی‌های

جدول ۱ میانگین پارامترهای استخراج شده از منحنی‌های فشار مؤینه و خصوصیات پتروفیزیکی (تخلخل، تراوایی و پارامتر شاخص زون جریان) در نمونه‌های با درصد متفاوت اندیزیت.

درصد اندیزیت	(md)	تراوایی (md)	تخلخل (%)	شاخص زون جریان	فشار جابجایی	فشار آستانه	شعاع گلوگاه در ۲۵٪ جیوه	شعاع گلوگاه در ۵۰٪ جیوه	شعاع گلوگاه در ۷۵٪ جیوه	اندیس میله‌گین فشار	پارامتر سوانسون	میانگین شعاع هیدرولیکی
۱۰-۰	۱۳۷/۸۸	۱۶/۳۴	۳/۴۷	۴۱/۰۸	۱۲۲/۸۵	۷/۱۴	۳/۷۶	۱/۴۲	۱۲۲/۸۵	۰/۱۱۶۴	۵/۴۴	
۲۰-۱۰	۱۲۴/۱۷	۱۸/۴۲	۲/۲۸	۱۴/۹۳	۵۴/۵۴	۶/۱۷	۳/۲۴	۱/۰۶	۱۵۷۲/۹۷	۰/۰۹۹۲	۴/۲۳	
۳۰-۲۰	۱۱/۸۲	۱۳/۵۸	۱/۰۹	۲۸/۹۹	۱۰۲/۸۲	۲/۴۰	۰/۸۷۷	۰/۳۶۰۵	۶۶۵/۴۴۳	۰/۰۱۵۴	۲/۴۷	
۴۰-۳۰	۴/۲۷۸	۱۲/۷۵	۲/۸۲	۹۶/۴۰	۲۳۳/۴۷	۲/۱۵	۱/۰۰	۰/۳۷۹۸	۶۶۲/۲۸	۰/۰۱۸۰	۱/۶۰	
<۴۰	۲/۶	۱۵/۶۲	۱/۱۴	۱۴/۸۳	۴۱/۷۵	۱/۸۰	۰/۷۳	۰/۳۰۲۶	۴۱۴/۲۴	۰/۰۲۰۴	۱/۳۰	



شکل ۳ منحنی‌های فشار مؤینه (a)، توزیع گلوگاه‌های تخلخل-تراوایی (b) و نیز توزیع تخلخل-تراوایی (k) براساس گروه‌بندی نمونه‌ها بر مبنای درصد آنیدریت (a-b)، نمونه‌هایی با بیش از ۴۰ درصد آنیدریت، (c-d) نمونه‌هایی با ۴۰-۳۰ درصد آنیدریت، (e-f) نمونه‌هایی با ۳۰-۲۰ درصد آنیدریت، (g-h) نمونه‌هایی با ۲۰-۱۰ درصد آنیدریت، (j-i) نمونه‌هایی با کمتر از ۱۰ درصد آنیدریت، (k) توزیع تخلخل-تراوایی در نمونه‌هایی با درصد متفاوت آنیدریت.

جدول ۲ میانگین پارامترهای استخراج شده از منحنی‌های فشار موئینه و خصوصیات پتروفیزیکی (تخلخل، تراوایی و پارامتر شاخص زون جریان) در نمونه‌های با بافت متفاوت انیدریت.

بافت انیدریت	(md)	تراوایی	تخلخل(%)	شاخص زون جریان	فشار جابه‌جایی	فشار آستانه	شعاع گلوگاه در ۰٪ جیوه	شعاع گلوگاه در ۵٪ جیوه	شعاع گلوگاه در ۷۵٪ جیوه	اندیس فشار	پارامتر سوانسون	میانگین شعاع هیدرولیکی
پوکیلوتوبیک	۱۸۹/۵۴	۱۸/۶۸	۳/۳۴	۷/۷	۱۴/۲۵	۸/۰۷	۳/۹۵	۱/۳۳	۱۳۵/۸۲	۰/۰۷۸۸	۵/۷۱	
نودولار	۲/۶۳۸	۱۰/۹۶	۰/۹۵۴	۳۰/۸۶	۱۸۷/۰۱	۱/۵۷	۰/۶۷۷	۰/۲۴۲	۴۶۸۲/۳	۰/۰۴۱۴	۱/۷۸	
پرکننده تخلخل	۳/۴۹	۲۰/۰۲	۱/۴۶	۱۸/۶۴	۴۴/۴۳	۲/۲۰	۰/۷۹۸	۰/۳۲۰	۴۵۷/۲۶	۰/۰۱۳۰	۱/۸۶	

شعاع هیدرولیکی بالایی می‌باشدند. نمودارهای فشار موئینه و نیز توزیع گلوگاه‌های تخلخل در توزیع یکنواخت و پرکننده انیدریت نشان داده شده است (شکل ۴-a-d). انیدریت یکی از عوامل مهم کاهش جورشده‌گی و افزایش ناهمگنی گلوگاه‌های تخلخل می‌باشد که در نمودارهای فشار موئینه قابل مشاهده است. نمونه‌های دارای توزیع یکنواخت انیدریت فشار جابه‌جایی و فشار آستانه بالا و شعاع گلوگاه، پارامتر سوانسون و میانگین شعاع هیدرولیکی کوچکی دارند. نمودار تخلخل در برابر تراوایی در توزیع یکنواخت و پرکننده انیدریت نشان می‌دهد که نمونه‌هایی با توزیع پرکننده کیفیت مخزنی بالایی نشان می‌دهند (شکل ۴-e-f).

بحث

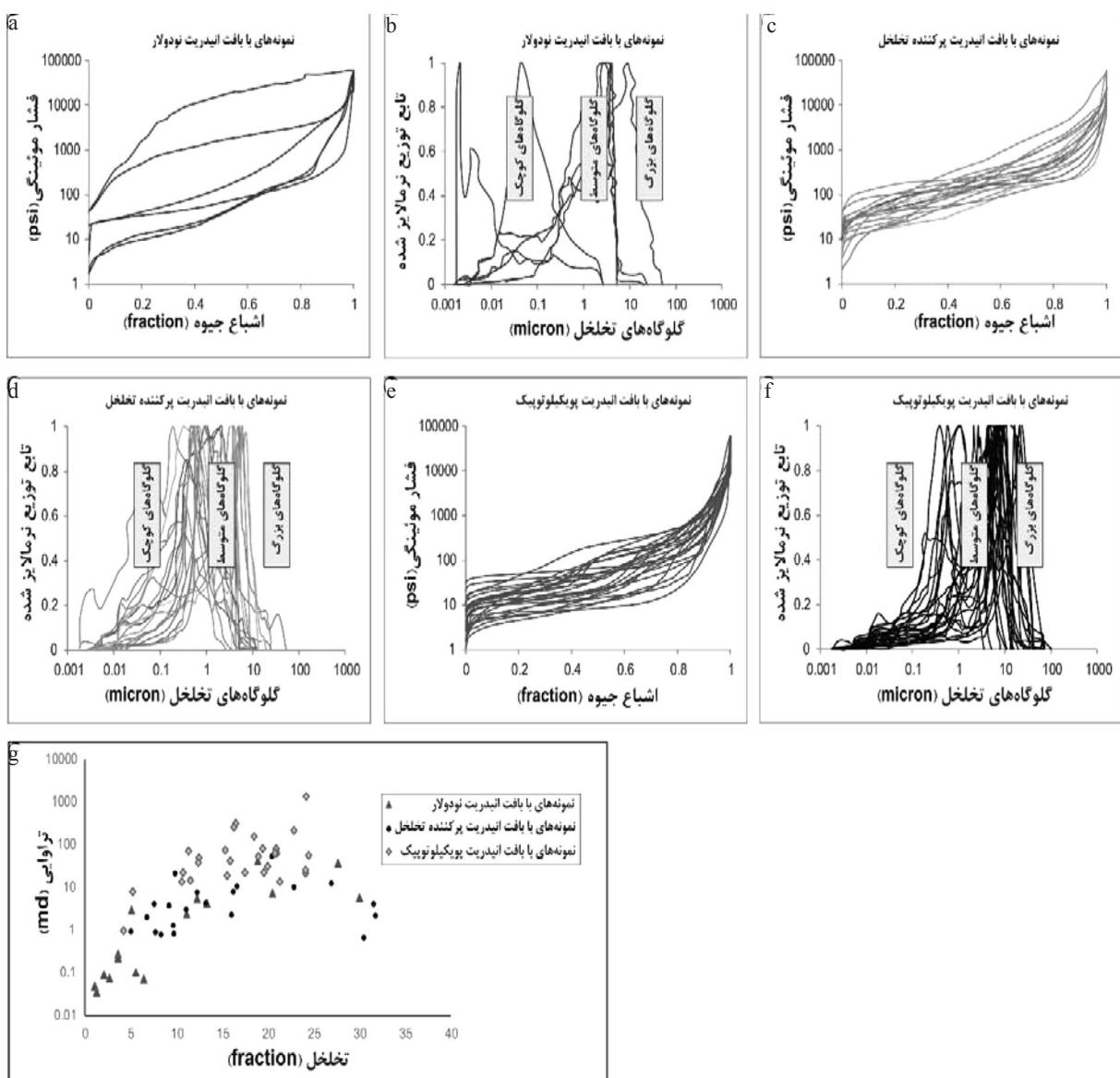
کانی‌زایی تبخیری یکی از پارامترهای مهم کنترل کننده کیفیت مخزنی مخازن دولومیتی همراه با تبخیری‌ها می‌باشد و بررسی تاثیر فراوانی، بافت و توزیع انیدریت می‌تواند اطلاعات ارزشمندی در این زمینه فراهم آورد. در بررسی فرآوانی انیدریت، مشاهده می‌شود که در نمونه‌های با بیش از ۳۰ درصد انیدریت کیفیت مخزنی به دلیل مسدود شدن گلوگاه‌های تخلخل به شدت کاهش می‌یابد. علاوه بر درصد انیدریت، بافت نیز یک پارامتر مهم کنترل کننده می‌باشد. بافت‌های لایه‌ای، پرکننده تخلخل و نودولار عموماً کیفیت مخزنی پایین به دلیل کاهش تخلخل و مسدود شدن گلوگاه تخلخل نشان می‌دهند.

نمونه‌های با بافت انیدریتی ندولار و پرکننده تخلخل فشار جابه‌جایی و فشار آستانه بالا، شعاع گلوگاه کوچک، پارامتر سوانسون و میانگین شعاع هیدرولیکی کوچک دارند. جورشده‌گی گلوگاه منافذ در نمونه‌های با بافت انیدریت نودولار و پرکننده تخلخل پایین است. شکل منحنی‌های فشار موئینه و نیز توزیع گلوگاه‌های تخلخل در انواع مختلف بافت‌های انیدریت نشان داده است (شکل ۴-a-f).

جورشده‌گی نمونه‌های با بافت انیدریت پرکننده تخلخل و ندولار عموماً کمتر از نمونه‌های با انیدریت پوکیلوتوبیک می‌باشد. مقایسه بافت‌های مختلف انیدریت نشان می‌دهد که بالاترین مقادیر تخلخل-تراوایی در نمونه‌های با بافت پوکیلوتوبیک مشاهده می‌شود (شکل ۴-g).

توزیع انیدریت

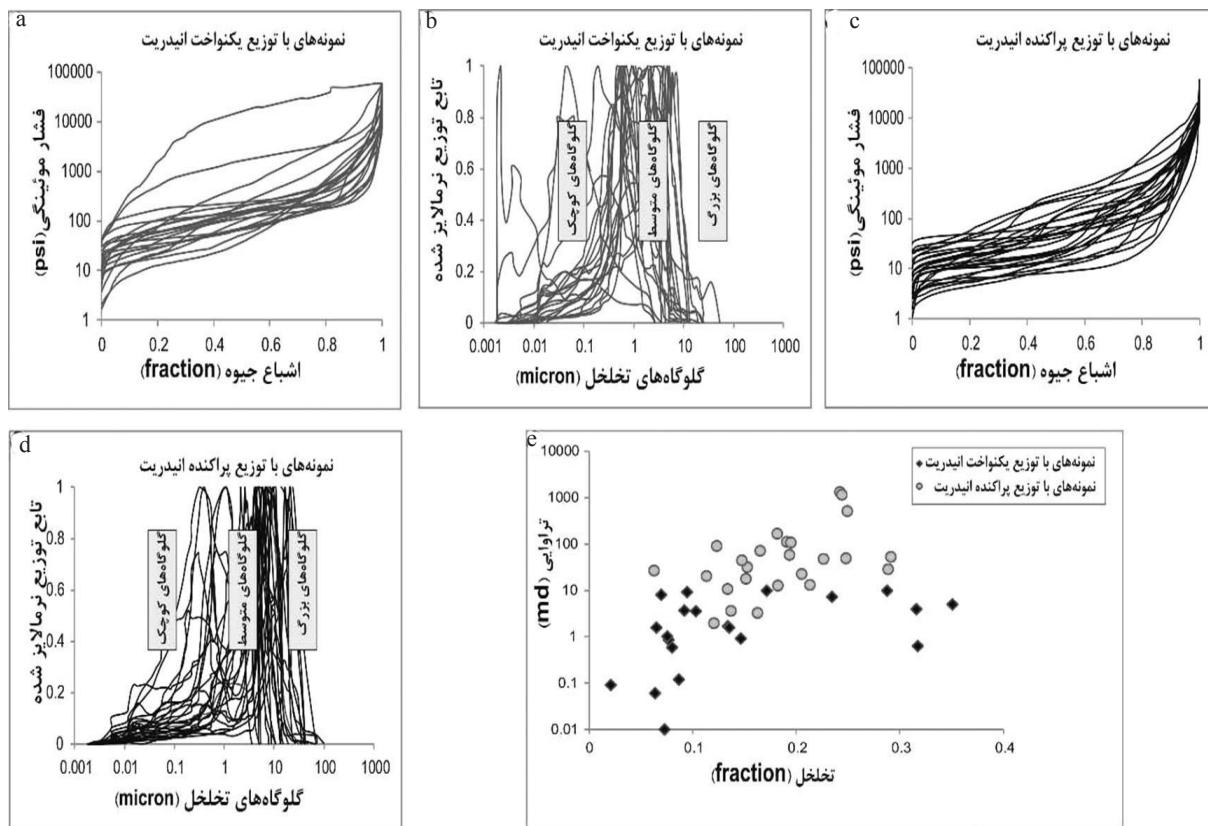
توزیع انیدریت در دولومیت‌های سازند عرب به صورت یکنواخت و پرکننده می‌باشد. انیدریت‌های با توزیع پرکننده (بیشتر به صورت پوکیلوتوبیک و در برخی موارد پرکننده تخلخل)، عموماً بدلیل عدم پیوستگی، تاثیری قابل ملاحظه بر تراوایی و گلوگاه ارتباطی منافذ ندارند. تراوایی انیدریت‌های با توزیع پرکننده عموماً بیش از یک میلی‌دارسی است. در توزیع انیدریت به صورت یکنواخت و پرکننده، تغییرات پارامترهای فشار موئینه الگویی معین دارد (جدول ۳). نمونه‌های با توزیع پرکننده، دارای کمترین فشار جابه‌جایی و فشار آستانه و در مقابل شعاع گلوگاه، پارامتر سوانسون و میانگین



شکل ۴ منحنی‌های فشار مؤینه (a-c-e)، توزیع گلوگاه‌های تخلخل-تراوای (g) براساس گروه‌بندی نمونه‌ها بر مبنای بافت آنیدریت. (a-b) نمونه‌های با بافت آنیدریت نودولار، (c-d) نمونه‌های با بافت آنیدریت پرکننده تخلخل، (e-f) نمونه‌های با بافت آنیدریت پویکلولوتیپیک، (g) توزیع تخلخل-تراوای در نمونه‌هایی با بافت متفاوت آنیدریت.

جدول ۳ میانگین پارامترهای استخراج شده از منحنی‌های فشار مؤینه و خصوصیات پتروفیزیکی (تخلخل، تراوای و پارامتر شاخص زون جریان) در نمونه‌های با توزیع متفاوت آنیدریت.

توزیع آنیدریت	ترداوی (md)	تخلخل (%)	شاخص زون جریان	فشار جابجایی	فشار آستانه	شعاع گلوگاه در % ۲۵ جیوه	شعاع گلوگاه در % ۵۰ جیوه	شعاع گلوگاه در % ۷۵ جیوه	اندیس میانگین فشار	پارامتر سوانسون	میانگین شاعع هیدرولیکی
پرکننده	۱۶۷/۲۹	۰/۱۶۷	۳/۰۵	۱۰/۲۶	۱۷/۷۳	۶/۹۴	۳/۳۱	۱/۱۳	۲۱۱/۵۶	۰/۰۶۸	۵/۰۸
یکنواخت	۳/۶۴۷	۰/۱۹۶	۱/۲۲۱	۲۰/۷۳	۱۰/۳۴	۲/۰۵	۰/۸۳۴	۰/۳۵۰	۱۳۹۱/۱۷	۰/۰۲۱	۱/۹۰



شکل ۵ منحنی‌های فشار مؤینه (a-c)، توزیع گلوگاه‌های تخلخل (b-d) و نیز توزیع تخلخل-تروابی (e) براساس گروه‌بندی نمونه‌ها بر مبنای توزیع انیدریت. (a-b) نمونه‌های با توزیع یکنواخت انیدریت، (c-d) نمونه‌های با توزیع پراکنده انیدریت، (e) توزیع تخلخل-تروابی در نمونه‌هایی با توزیع متفاوت انیدریت.

می‌دهد. توزیع انیدریت که ارتباط زیادی با درصد و بافت انیدریت نشان می‌دهد از سایر پارامترها مورد مطالعه تفکیک بهتری از توزیع زون‌های مخزنی و غیر مخزنی فرآهم می‌کند. انیدریت‌های با توزیع یکنواخت که عموماً مرتبط با نمونه‌های با درصد انیدریت بالا و بافت‌های پرکنده تخلخل و نودولار می‌باشند کیفیت مخزنی پایینی نشان می‌دهند. در مقابل انیدریت‌های با توزیع پراکنده که عموماً دارای بافت پویکیلوتوپیک می‌باشند کیفیت مخزنی بالاتری نشان می‌دهند. نکته مهم در بررسی کیفیت مخزنی کربنات‌ها این است که تاثیر همه پارامترها مانند تراکم، انحلال، سیمانی شدن دولومیتی شدن، سیمان کلسیتی و اندازه و شکل بلورهای دولومیت نیز در نظر گرفته شود تا بتوان کیفیت مخزنی را خوب تفسیر و توجیه کرد.

در مقابل بافت پویکیلوتوپیک عموماً به دلیل ماهیت پراکنده و عدم کاهش گلوگاه‌های تخلخل، تاثیر زیادی بر ویژگی‌های پتروفیزیکی اعمال نمی‌کند. در توالی سازند عرب به دلیل ماهیت پیوسته ندولهای انیدریت، نمونه‌های با این بافت کیفیت مخزنی پایینی نشان می‌دهند. با این وجود در بیشتر موارد انیدریت‌های ندولی در رخساره‌های گل غالب محیط جذر و مدى و بالای جذر و مدى مشاهده شده که این نمونه‌ها به صورت اولیه نیز کیفیت مخزنی پایینی دارند. بافت پرکنده تخلخل نیز در بیشتر موارد با توزیع یکنواخت کیفیت مخزنی را به ویژه در رخساره‌های دانه غالب به شدت کاهش می‌دهد. در مقابل بافت پویکیلوتوپیک به صورت پراکنده منافذ را پر می‌کند و با توجه به عدم مسدود کردن گلوگاه‌های تخلخل، تنها تخلخل را اندکی کاهش

نمودارهای فشار مؤینه، می‌تواند اطلاعات ارزشمندی در ارزیابی مخازن دولومیتی و تأثیر انیدریتی شدن فرآهن آورد. در این مطالعه شش پارامتر فشار جابه‌جایی، فشار آستانه، شعاع گلوگاه تخلخل در درصد اشباع متفاوت جیوه، اندیس میانگین فشار، پارامتر سوانسون و میانگین شعاع هیدرولیکی از هر نمودار فشار مؤینه استخراج و در ارزیابی تأثیر انیدریت بر کیفیت مخزنی استفاده گردید.

۳- در حالت کلی نمونه‌های با درصد اندریت پایین‌تر، بافت پوکیلیوتوبیک و توزیع پراکنده اندریت تخلخل-تراوایی بالاتری نشان می‌دهند. براساس مقادیر پارامترهای مستخرج از نمودارهای فشار مؤینه، نمونه‌های با کیفیت مخزنی بالاتر دارای فشار جابه‌جایی، فشار آستانه و اندیس میانگین فشار پایین‌تر و شعاع گلوگاه، پارامتر سوانسون و میانگین شعاع هیدرولیکی بالاتری هستند.

۴- بین درصد، بافت و توزیع انیدریت رابطه‌ای مشخص در توالی سازند عرب مشاهده می‌شود. نمونه‌های با درصد انیدریت بالاتر عموماً بافت نودولار و پرکننده تخلخل و توزیع یکنواخت انیدریت را نشان می‌دهند. در مقابل نمونه‌های با درصد انیدریت پایین‌تر عموماً بافت پوکیلیوتوبیک و توزیع پراکنده انیدریت دارند.

بنابراین با ثابت دانستن این تغییرات می‌توان انتظار داشت که کیفیت مخزنی دولومیت‌های با درصد پایین انیدریت، بافت پوکیلیوتوبیک و توزیع پراکنده بهتر باشد.

نتیجه‌گیری

بررسی تأثیر پارامترهای درصد، بافت و توزیع انیدریت در توالی دولومیتی سازند عرب در یکی از میادین هیدروکربنی خلیج فارس، براساس تلفیق توصیف مغزه‌ها، مطالعات پتروگرافی و داده‌های تخلخل-تراوایی مغزه و نیز نمودارهای فشار مؤینه منجر به نتایج زیر گردید.

۱- فرآیند کانی‌زایی تبخیری یکی از عوامل مهم ایجاد ناهمگنی می‌باشد و تأثیر مهمی بر کاهش کیفیت مخزنی دارد. علاوه براین سایر فرآیندها از قبیل انحلال، تراکم و پارامترهای مرتبط با دولومیتی شدن نیز بر توزیع ویژگی‌های مخزنی در این توالی‌ها نقش دارند که به منظور سادگی در نظر گرفته نشده است. به این دلیل تا حدودی پراکنده‌گی در توزیع پارامترهای پتروفیزیکی و شکل نمودارهای تزریق جیوه و نیز توزیع گلوگاه‌های تخلخل در بررسی پارامترهای مرتبط با فرآیند کانی‌زایی تبخیری در مخزن مشاهده می‌شود.

۲- استخراج پارامترهای مرتبط با هندسه منافذ از

مراجع

- [1]. Aleali M., Rahimpour Bonab H., Moussavi Harami R., and Jahani D “Environmental and sequence stratigraphic Implications of anhydrite textures: a case from the lower triassic of the central persian gulf,” Journal of Asian Earth Sciences, Vol. 75, pp. 110-125, 2013.
- [2]. Ehrenberg S. N., Nadeau P. H. and Agrawi A. A. M., “A comparison of Khuff and Arab reservoir potential throughout the Middle East,” American Association of Petroleum Geologists, Vol. 91, No. 3, pp. 275–286, 2007.
- [3]. Lucia F. J., “Carbonate reservoir characterization,” Springer-Verlag, Berlin, p. 341, 2007.
- [4]. Ahr W. M., “Geology of carbonate reservoirs,” John Wiley and Sons, Chichester, p. 296, 2008.

- [5]. Rahimpour Bonab H., Esrafiliz Dizaji B. and Tavakoli V., “*Dolomitization and anhydrite precipitation in permo-triassic carbonates at the South Pars Gas-field, offshore Iran: controls on reservoir quality,*” Journal of Petroleum Geology, Vol. 33, pp. 43-66, 2010.
- [6]. Cantrell D. and Hagerty R. M. “*Reservoir rock classification, Arab-D reservoir, ghawar field, Saudi Arabia,*” Geo-Arabia, Vol. 8, pp. 435-462, 2003.
- [7]. Ehrenberg S. N., Eberli G. P., Keramati M., and Moallemi A., “*Permeability-porosity relationships in interbedded limestone-dolostone reservoirs,*” American Association of Petroleum Geologists, Vol. 90, pp. 91-114, 2006.
- [8]. Chehrazi A., Rezaie R. and Rahimpour Bonab H., “*Pore-facies as a tool for incorporation of small-scale dynamic information in integrated reservoir studies,*” Journal of Geophysics and Engineering, Vol. 8, pp. 2002-2024, 2011.
- [9]. Rahimpour Bonab H., and Aliakbardoust E., “*Pore facies analysis: incorporation of rock properties into pore geometry based classes in a Permo-Triassic carbonate reservoir in the Persian Gulf,*” Journal of Geophysics and Engineering, Vol. 11, no. 3, pp. 1-20, 2014.
- [10]. Hollis C., Vahrencamp V., Tull S., Mookerjee A., Taberner C. and Huang Y., “*Pore system in heterogeneous carbonates: an alternative approach to widely-used rock-typing methodologies,*” Marine Petroleum Geology, Vol. 27, pp. 772-793, 2010.
- [11]. Cantrell D., Swart P. K., Handford R. C., Kendall C. G. and Westphal H., “*Geology and Production; Significance of dolomite, Arab-D reservoir, ghawar field, Saudi Arabia,*” Geo-Arabia, Vol. 6, pp. 45-60, 2001.
- [12]. Alsharhan A. S., and Kendall C. G., “*Depositional setting of the upper jurassic with anhydrite of the Arabian Gulf: an analog to holocene evaporates of the united Arab Emirates and lake macLeod of Western Australia,*” American Association of Petroleum Geologists, Vol. 78, pp. 1075-1096, 1994.
- [13]. Al Husseini M. I., “*Jurassic sequence stratigraphy of the western and southern Arabian Gulf,*” Geo-Arabia, Vol. 2, pp. 361-382, 1997.
- [14]. Aliakbardoust E., and Rahimpour Bonab H., “*Effects of pore geometry and rock properties on water saturation of a carbonate reservoir,*” Journal of Petroleum Science and Engineering, Vol. 112. pp. 296-309, 2013.
- [15]. Bliefnick D. M. and Kaldi J. G., “*Pore geometry: control on reservoir properties, walker creek field, columbia and lafayette counties, Arkansas,*” American Association of Petroleum Geologists, Vol. 80, pp. 1027-1044, 1996.
- [16]. Rahimpour Bonab H., Enayati Bidgoli A. H., Navidtalab A., and Mehrabi H., “*Appraisal of intra-reservoir barriers in the permo-triassic successions of the central Persian Gulf, offshore Iran,*” Geologica Acta, An International Earth Science Journal, Vol. 12, no. 1, pp. 87-107, 2014.