



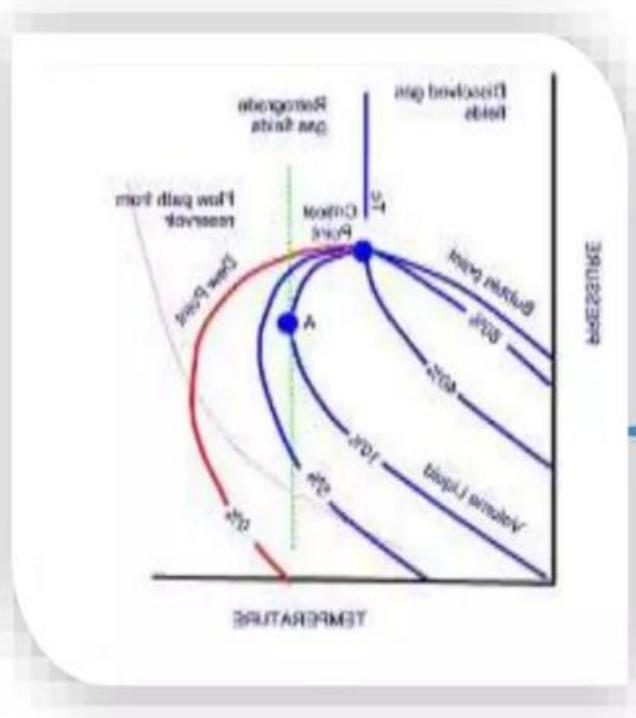
جزوه باما

دانلود جزوات، نمونه سوالات
و پروپوزنت‌های دانشگاهی

Jozvebama.ir



بِسْمِ اللّٰهِ الرَّحْمٰنِ الرَّحِیْمِ



جزوه کمک درسی: خواص سیالات مخزن

مقطع کارشناسی - رشته مهندسی نفت

ویرایش یکم - بهار ۹۳ (ترم دوم سال تحصیلی ۹۲-۹۳)



مدرس: حسین اعلمی نیا
H.AlamiNia@Gmail.Com

فهرست مطالب

پیشگفتار
فهرست پروژه‌ها

بخش

پیشگفتار

توضیحاتی پیرامون این جزوه:

✓ مجموعه حاضر حاصل تلاش بی وقفه دانشجویان مقطع کارشناسی دانشگاه آزاد اسلامی واحد قوچان در قالب پروژه‌های کلاسی منطبق بر سرفصل‌های مصوب وزارت علوم، تحقیقات و فناوری برای رشته مهندسی نفت در نیمسال دوم تحصیلی ۱۳۹۲-۱۳۹۳ می‌باشد.

➤ دانشجویان یاد شده با همراهی مدرس دوره، حسین اعلمی‌نیا، تمامی تلاش خود را در جهت استفاده از منابع موثق علمی موجود، رعایت اصول نمایشی و نگارشی و ... بکار گرفته‌اند.

✓ با توجه به فقدان منبعی جامع و منطبق بر سرفصل‌های وزارت علوم برای این درس، تهیه و مطالعه چنین مجموعه‌هایی به دانشجویان و داوطلبین کنکور کارشناسی ارشد و شاغلان صنایع بالادستی نفت و همچنین تدریس آن به مدرسان رشته مهندسی نفت توصیه می‌گردد.

پیشنهادات و انتقادات

✓ با توجه به بی سابقه بودن چنین اثری، کمبود منابع فارسی مناسب، ضعف های موجود در سیلابس ارائه شده توسط وزارت علوم، حجم بالای مطالب، محدودیت زمانی و ... وجود اشکالات در این مجموعه قابل پیش بینی است.

➤ امید است خوانندگان محترم با ارائه پیشنهادات و انتقادات سازنده خود، تهیه کنندگان این مجموعه (گروه مهندسی نفت دانشگاه آزاد اسلامی واحد قوچان) را در بهبود کیفیت و ارائه مجموعه های با کیفیت آتی از طریق یارانه H.AlamiNia@Gmail.Com یاری نمایند.

✓ در ادامه مقدماتی از عناوین و شماره پروژه ها و سپس مشروح پروژه ها تقدیم خوانندگان می گردد.

بخش

فهرست پروژه‌ها

شماره و موضوع پروژه ها

شماره پروژه	موضوع پروژه
۱ ✓	مروری بر نحوه تشکیل و تجمع نفت و گاز در مخازن زیر زمینی
۲ ✓	ترکیب شیمیایی سیالات مخازن (Reservoir Fluid Chemical Composition) انواع ترکیبات (سیالات مخزن)
۳ ✓	مبانی رفتار فازی (مفهوم ساده فاز و دیاگرام های فاز) یک، دو و چند جزئی
۴ ✓	نمونه گیری از سیالات مخزن (Reservoir Fluid Sampling) و صحت سنجی نمونه های اخذ شده
۵ ✓	نحوه شناخت سیالات مخزن
۶ ✓	تعریف و نحوه محاسبه خواص سیال مخازن گاز خشک ((Dry Gas
۷ ✓	تعریف و نحوه محاسبه خواص سیال مخازن گاز تر ((Wet Gas
۸ ✓	تعریف و نحوه محاسبه خواص سیال مخازن گاز میعان معکوس (Retrograde Gas)
۹ ✓	تعریف و نحوه محاسبه خواص سیال مخازن نفت فرار ((Volatile Oil
۱۰ ✓	تعریف و نحوه محاسبه خواص سیال مخازن نفت سیاه ((Black Oil

شماره و موضوع پروژه‌ها (ادامه)

- 11✓ آزمایشات PVT سیالات مخزن: Flash Vaporization
معادلات حالت (Equations of state) و استفاده از این معادلات برای محاسبه خواص سیالات مخزن
- 12✓ آزمایشات PVT سیالات مخزن: Constant Volume Depletion
معادلات حالت: معادله حالت گازهای ایده آل و معادله ویریال
- 13✓ آزمایشات PVT سیالات مخزن: Separator Test
معادلات حالت: معادلات حالت درجه ۳
- 14✓ آزمایشات PVT سیالات مخزن: Differential Vaporization Test
معادلات حالت: معادله حالت SRK
- 15✓ آزمایشات PVT سیالات مخزن: Swelling Test
معادلات حالت: معادله حالت Peng-Robinson
- 16✓ تصحیح نتایج آزمایشگاهی برای استفاده در محاسبات مخزن و مهندسی بهره برداری

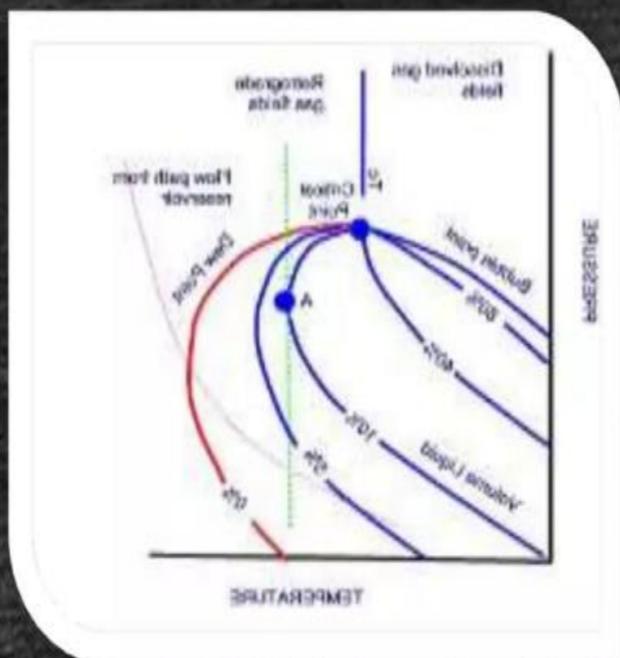
شماره و موضوع پروژه‌ها (ادامه)

- 22 ✓ تعادل فازی گاز - مایع (Gas Liquid Equilibria)، نسبت تعادل (Equilibrium Ratio) و کاربردهای آن در مهندسی نفت مخزن
- 23 ✓ روشهای تعیین نسبت تعادل اجزای تشکیل دهنده یک مخلوط هیدروکربوری: یا استفاده از رفتار محلولهای ایده آل
- 24 ✓ روشهای تعیین نسبت تعادل اجزای تشکیل دهنده یک مخلوط هیدروکربوری: معادلات تجربی،
- 25 ✓ روشهای تعیین نسبت تعادل اجزای تشکیل دهنده یک مخلوط
- هیدروکربوری: نمودارهای موجود در فشارهای همگرایی مختلف
- 26 ✓ محاسبه تعادل شامل: محاسبه نقطه شبنم و نقطه حباب
- 27 ✓ محاسبه تعادل شامل: محاسبات تبخیر آنی (Flash Calculations)
- 28 ✓ محاسبه تعادل شامل: محاسبه نسبت گاز به نفت
- 29 ✓ محاسبه تعادل شامل: محاسبات مربوط به تفکیک گره‌های سرچاهی

شماره و موضوع پروژه‌ها (ادامه)

- ۳۰ ✓ محاسبات حجمی نفت و گاز برای سیستم‌های نفتی و نفت سنگین با استفاده از روابط تجربی
- ۳۱ ✓ رسم دیاگرام فازی (با تکیه بیشتر بر معادلات حالت)
- ۳۲ ✓ تعریف و محاسبه خواص فیزیکی نفت و گاز شامل: فشار نقطه حباب نفت و فشار نقطه شبنم گاز
- ۳۳ ✓ تعریف و محاسبه خواص فیزیکی نفت و گاز شامل: دانسیته نفت و دانسیته گاز
- ۳۴ ✓ تعریف و محاسبه خواص فیزیکی نفت و گاز شامل: ویسکوزیته نفت و ویسکوزیته گاز
- ۳۵ ✓ تعریف و محاسبه خواص فیزیکی نفت شامل: حلالیت گاز در نفت
- ۳۶ ✓ تعریف و محاسبه خواص فیزیکی نفت و گاز شامل: ضریب حجمی نفت سازند و ضریب حجمی گاز
- ۳۷ ✓ تعریف و محاسبه خواص فیزیکی گاز شامل: ضریب فشردگی (Z)
- 38 ✓ تعریف و محاسبه خواص فیزیکی گاز شامل: میزان آب همراه
- ۳۹ ✓ کاربرد خواص فیزیکی سیالات در مهندسی نفت: تخمین میزان نفت و گاز اولیه، جریان سیالات در محیط‌های متخلخل
- ۴۰ ✓ کاربرد خواص فیزیکی سیالات در مهندسی نفت: شبیه سازی، فرآورش
- ۴۱ ✓ آشنایی با نرم افزارهای شبیه سازی خواص سیالات مخزن

شماره پروژه: ۱



مروری بر نحوه تشکیل و تجمع نفت و گاز در مخازن زیر زمینی

درس خواص سیالات مخزن



واحد
فوجان
بهار ۹۳
(۲-۹۲)

مدرس: حسین اعلمی نیا

H.AlamiNia@Gmail.Com

naser.hatef@yahoo.com و ۹۰۰۳۶۱۸۲۸ و ناصر هاتف

فهرست مطالب

۱. سنگ مادر نفت و گاز
۲. سنگ مخزن نفت و گاز
۳. تله های نفتی و گازی
۴. متان تشکیل شده در بستر ذغال سنگی
۵. گاز تشکیل شده در بستر شیلی
۶. نتیجه گیری

بخش

مقدمه

مقدمه

✓ نفت و گاز استخراج شده از میادین گازی و نفتی که این مخازن دارای سنگ های تراوا و متخلخل (سنگ مخزن) هستند تولید می شوند و این مایعات در طی دوران وسیع زمین شناسی اجتماع پیدا کرده اند.

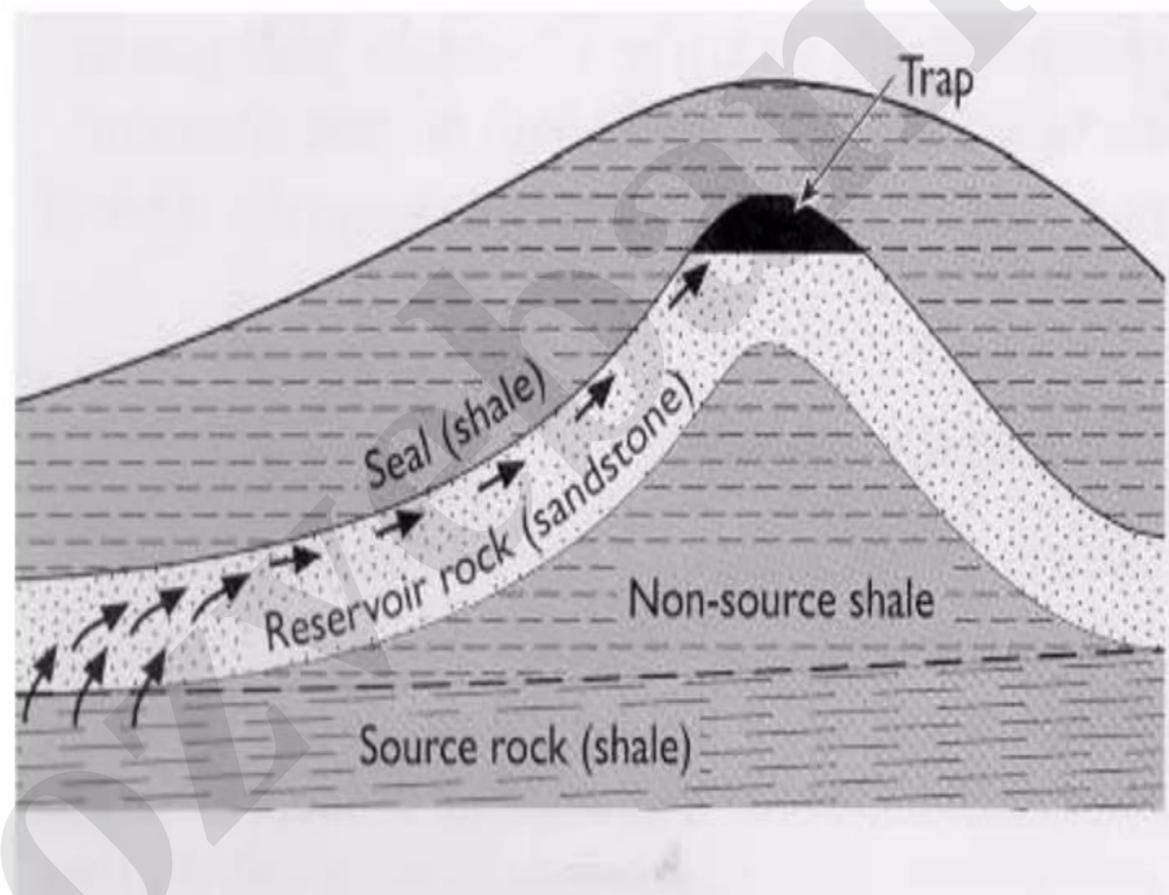
✓ میادین نفتی و گازی از ویژگی های زمین شناختی هستند که نتیجه تلاقی چهار نوع ویژگی زمین شناسی است :

۲. سنگ مخزن

✓ ۱. سنگ مادر نفت و گاز

۴. تله های نفتی

✓ ۳. به دام افتادن



بخش

سنگ مادر نفت و گاز

سنگ مادر

✓ نفت و گاز از سنگ مادر نفت خام سرچشمه میگیرند. سنگ های مادر از نوع سنگ های رسوبی هستند که در آب های بسیار آرام و ساکن و کم عمق بدون جریان و یا در قسمت هایی با عمق زیاد ته نشین و تشکیل شده اند.

✓ این سنگ ها از قطعات بسیار کوچک معدنی تشکیل شده اند. در بین قطعات مواد معدنی معمولا مواد آلی مانند جلبک ها و قطعات کوچک چوبی و قطعات نرم گیاهی باقی می ماند وقتی که این ریزدانه های رسوبی دفن شدند و سپس بر روی آن تعدادی لایه دیگر قرار گرفت گرما و فشاری حاصل می شود ذرات رسوبی نرم به ذرات سخت تبدیل تبدیل می شوند چنان چه فرآیند دفن شدن ادامه پیدا کند دما نیز به طبع افزایش پیدا می کند.

سنگ مادر

✓ وقتی که درجه حرارت سنگ های رسوبی غنی از مواد آلی به ۱۲۰۰ درجه سنتی گراد برسد مواد آلی درون سنگ ها شروع به پختن می کنند و نفت و گاز طبیعی و مواد آلی باقی مانده به وجود می آیند و از سنگ مادر خارج می شوند.

✓ میلیون ها سال زمان میبرد تا سنگ مادر به اندازه کافی دفن شود تا دمای لازم را به وجود آورد و میلیون ها سال طول می کشد تا سنگ ها پخته شوند تا حجم کافی نفت و گاز به شکل تجمع های اقتصادی به وجود آید و از سنگ مادر به مخزن مهاجرت کند.

✓ نفت و گازی که به این شکل به وجود می آیند را مولد حرارتی می گویند.

✓ اگر مواد آلی موجود در سنگ مادر بیشتر از قطعات چوبی باشند پس از به بلوغ رسیدن هیدروکربن ها گاز طبیعی به وجود می آید.

سنگ مادر

✓ چنانچه مواد آلی عمدتاً از جلبک‌ها و نرم‌تنان تشکیل شده باشند نفت و گاز با هم به وجود می‌آیند. اگر زمانی سنگ منشا در عمق زیاد دفن شود که دمای بالای ۱۵۰۰ درجه سانتی‌گراد حاصل شود مواد آلی موجود بیشتر به نفت تبدیل می‌شوند. در بالاتر از این دما نفت باقی‌مانده در سنگ منشا یا هر نفت دیگر به دام افتاده می‌شکند و به گاز تبدیل می‌شوند پس گاز به دو طریق می‌تواند به وجود آید می‌تواند به طور مستقیم از مواد آلی چوبی داخل سنگ منشا به وجود بیاید یا با شکست حرارتی نفت در دام‌های بالا.

✓ برخی سنگ‌های رسوبی غنی از مواد آلی می‌توانند از میان فرآیندهای باکتریایی در عمق کم و قبل از بلوغ حرارتی تولید گاز کنند.

سنگ مادر

✓ در این فرآیند با اشاره به طبیعی بودن گاز سنگ منشا غنی از مواد آلی هرگز در عمق زیاد دفن نمی شوند و حرارت زیاد برای تولید ضروری نمی باشد در عوض باکتری بی هوازی گاز را در سنگ منشا های کم عمق حوضه رسوبی تولید می کنند.

✓ فرآیند های طبیعی گاز کمتری را نسبت به روش حرارتی تولید می کنند.

✓ چاه گازی طبیعی معمولا حجم گاز کمتری تولید می کنند.

✓ بیشتر تجمع های طبیعی گاز در عمق کمتر از ۲۰۰۰ فوت مکعب اتفاق می افتند.

بخش

سنگ مخزن نفت و گاز

سنگ مخزن

✓ سنگ های مخزن تراوا و متخلخل هستند آن ها حاوی منافذ میکروسکوپی و متصل به هم هستند که ارتباط بین نواحی مختلف را برقرار می کند.

✓ وقتی که نفت و گاز به طور طبیعی از سنگ منشا خارج می شوند به سنگ مخزن وارد می شوند (مهاجرت می کنند). بیشتر سنگ های مخزن ماسه سنگی، سنگ آهک یا دولومیت هستند.

✓ پس از این که نفت و گاز برای اولین بار وارد سنگ مخزن می شوند می توانند به طور آزادانه در سنگ حرکت کنند اکثر سنگ های مخزن در ابتدا با آب شور زیرزمینی اشباع شده اند. آب شور زیرزمینی چگالی ای بیشتر از ۱.۰ گرم بر سانتی متر مکعب دارد و چون نفت و گاز چگالی کمتری نسبت به آب زیرزمینی دارند بر روی آب شور قرار می گیرند و

سنگ مخزن

✓ فضای خالی را پر می کنند تا به ناحیه غیرقابل نفوذ برسند. پوش سنگ ها به طور کلی سنگ های بدون تخلخل و یا با سوراخ های کوچک که فقط قطرات آب توانایی عبور از آن را دارند

بخش

تله های نفتی و گازی

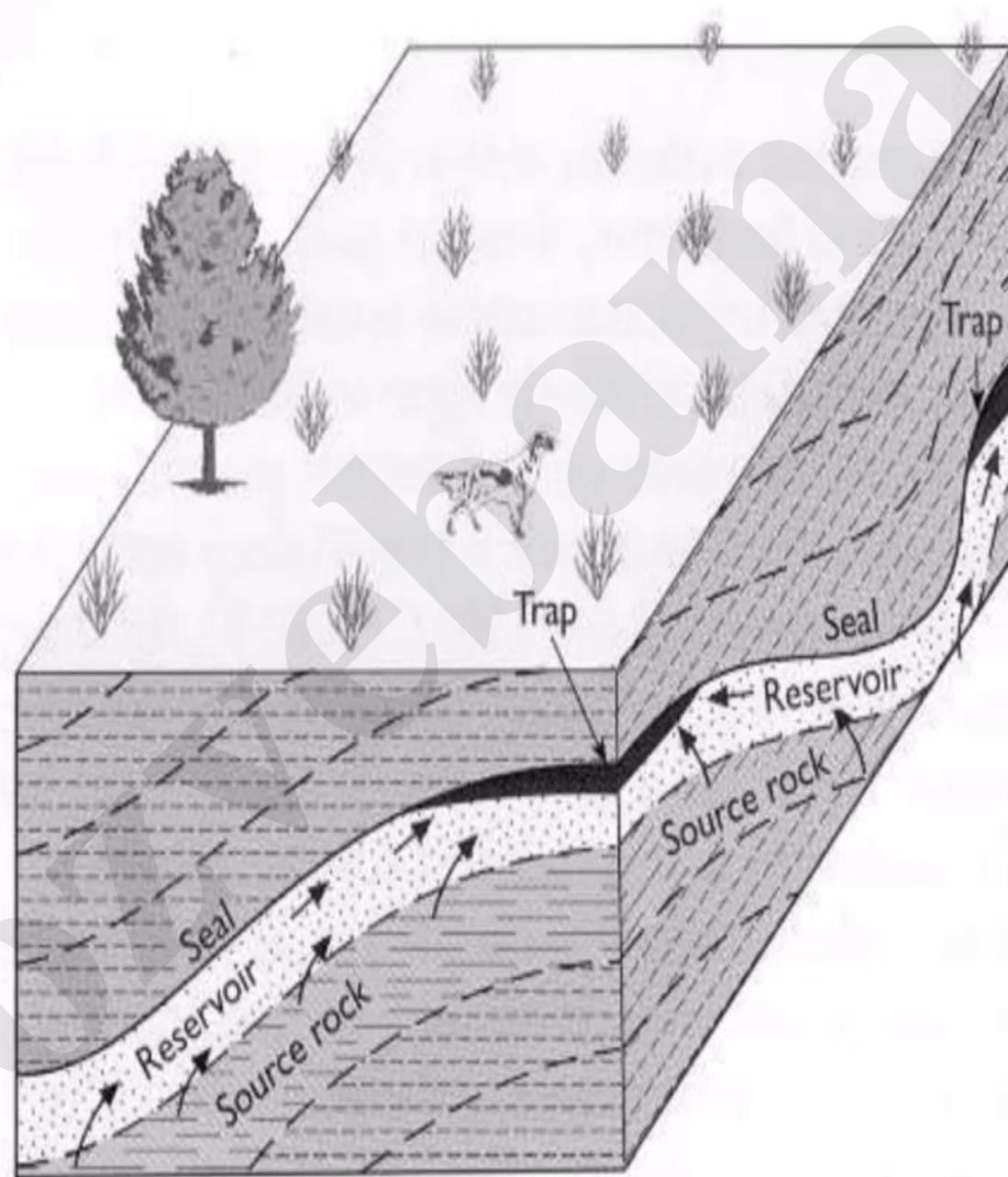
تله ها

وقتی نفت و گاز طبیعی به مهاجرت در درون منافذ خالی سنگ مخزن ادامه می دهند تا زمانی که منافذ خالی سنگ مخزن پر و مسدود شوند و این مسدود شدن به وسیله آرایش فیزیکی پوش سنگ می باشد و به این آرایش تله می گویند.

دو نوع تله وجود دارد: چینه و سازه

تله های سازه زمانی شکل گرفته اند که سنگ مخزن و لایه های منطبق توسط گسل یا زلزله تغییر شکل پیدا می کنند. معمولاً این تغییر شکل ده ها یا صدها میلیون سال طول می کشد.

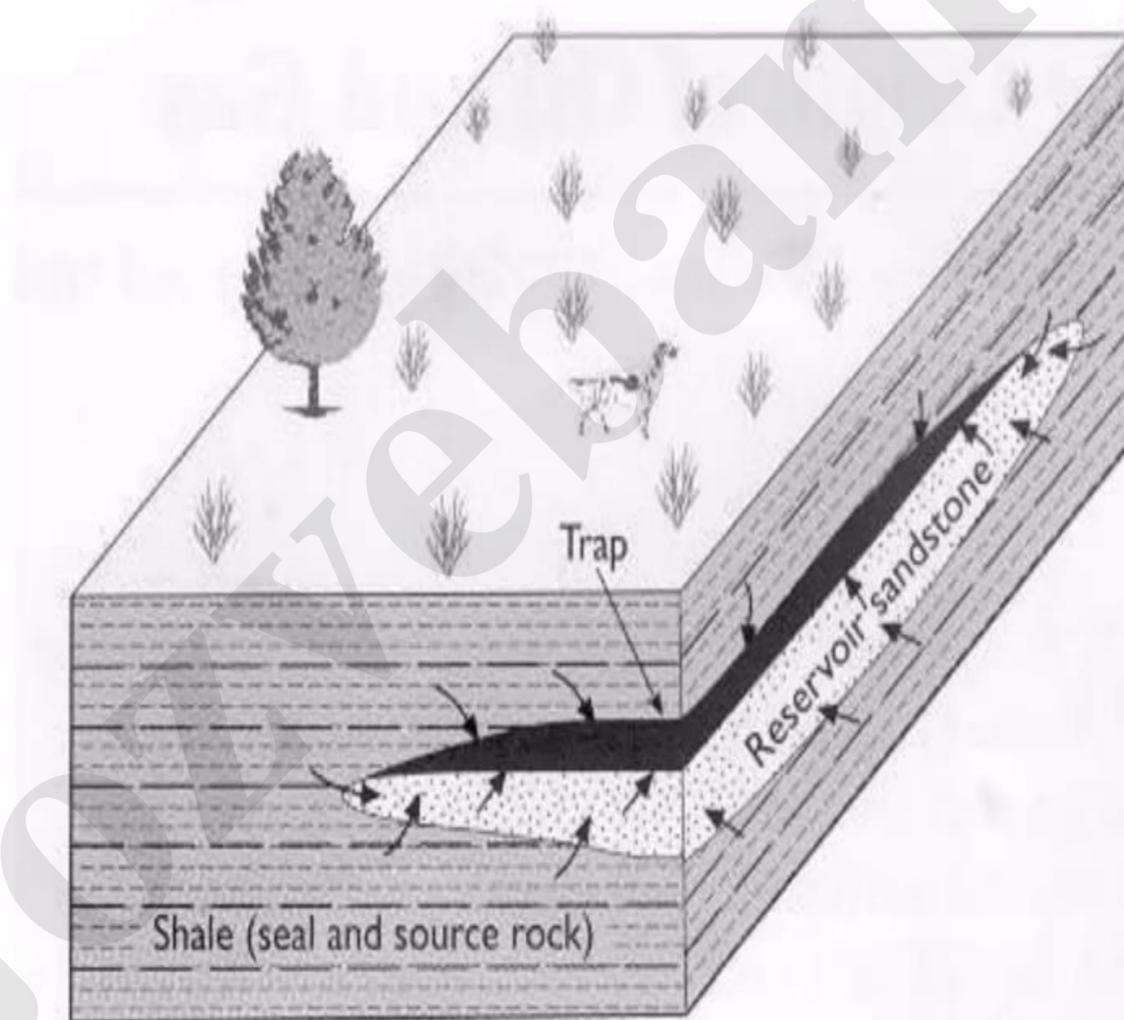
نفت و گاز به مناطق بالایی مهاجرت می کنند تا به بالاترین منطقه مخزن برسند اگر نفت و گاز به طور همزمان حضور داشته باشند نفت در لایه بالایی قرار می گیرد (به دلیل اختلاف دانسیته) و لایه نفتی بالای لایه آبی اشباع قرار می گیرد.



Structural trap

تله چینه ای

✓ تله های چینه شناسی زمانی شکل میگیرند که سنگ مخزن به عنوان یه لایه ناپیوسته وجود داشته باشد. پوش سنگ در کنار یا بالای مخزن قرار میگیرد. یک مثال رایج در باره ی این نوع تله جزیری ساحلی کاستال است نفوذ ناپذیر بودن شیل ها هر دو قسمت ساحلی و غیر ساحلی را به یک سد نفوذ ناپذیر تبدیل کرده است و نتیجه یک سنگ مخزن تراواست که با شیل های غیرقابل نفوذ محاسره شده است.



Stratigraphic trap

بخش

متان تشکیل شده در بستر

ذغال سنگی

Coalbed Methane

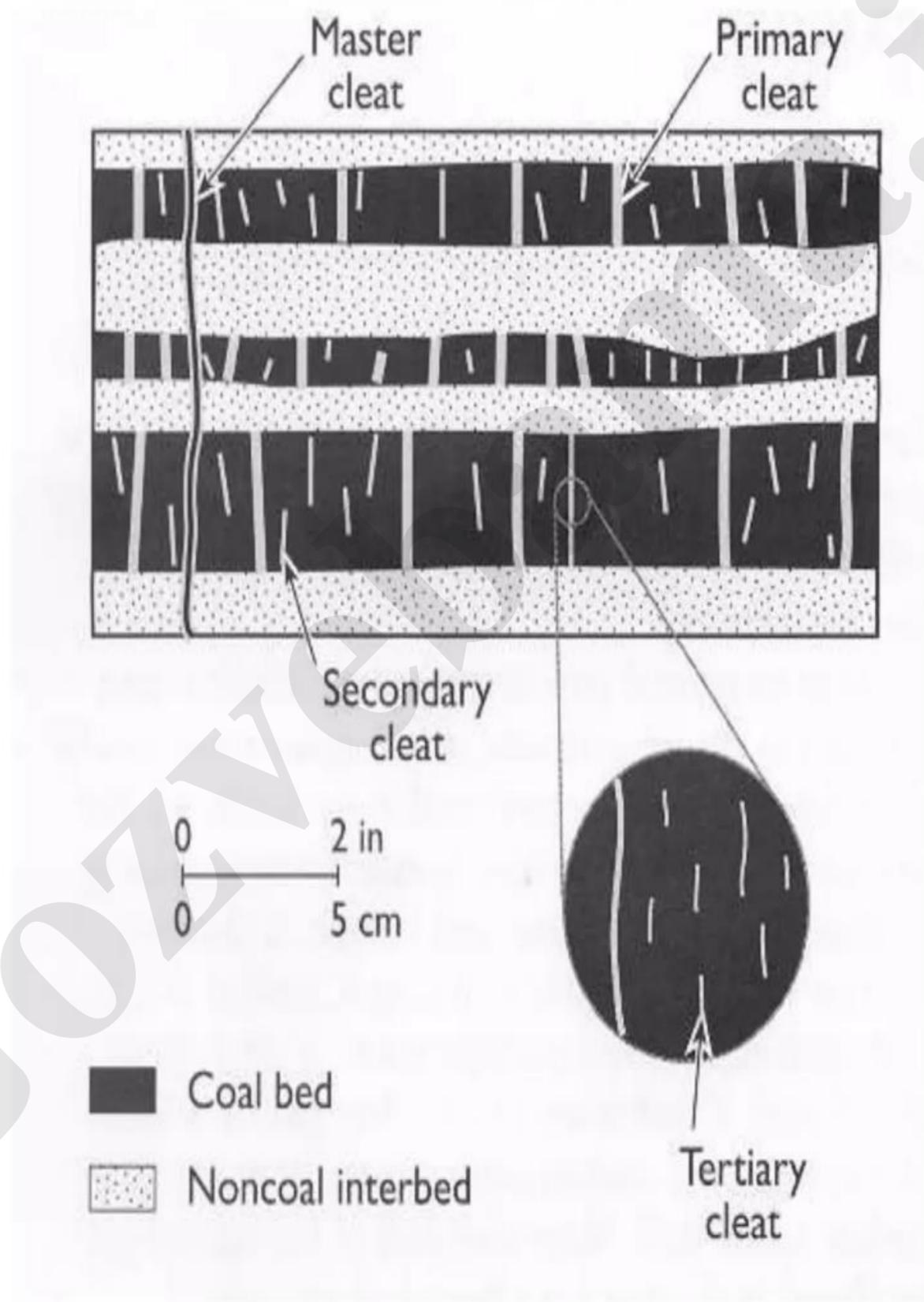
✓ ذغال می تواند هم به عنوان سنگ مادر و هم به عنوان سنگ مخزن گاز طبیعی عمل کند. در این صورت متان بستر ذغال سنگی یا گاز ذغال سنگی می تواند تولید شود.

✓ این گاز از مواد آلی چوبی است که به شکل ذغال سنگ تولید می شود. در اعماق کم ممکن است حجم کمی از گاز به وسیله فعالیت های باکتریایی در ذغال سنگ به وجود آید. در اعماق بیشتر که دما بیشتر است گاز به وسیله فعالیت حرارتی به وجود می آید.

✓ در فرآیندهای حرارتی حجم زیادتری در مقایسه با فرآیندهای باکتریایی به وجود می آید اما گاز ذغال سنگی از هردو روش به وجود می آید.

Coalbed Methane

✓ عمدتاً ذغال سنگ‌ها توسط سیستم فراگیر از شکستگی‌های طبیعی مشخص می‌شوند. در اعماق زیاد این شکستگی‌ها با آب پر شده‌اند. فشار اعمال شده توسط این سطح آب بر روی ذغال سنگ سبب نگهداری گاز در داخل آن می‌شود. به منظور بدست آوردن گاز از ذغال سنگ اول باید آب را از داخل این شکستگی‌ها خارج کرد زمانی که این کار انجام شد گاز از شکستگی‌ها خارج می‌شود و گاز تولید می‌شود.



بخش

گاز تشکیل شده در بستر

شیلی

SHALE GAS

- ✓ گازهای به وجود آمده در بستر شیلی، مخازن مهم کم حجم در برخی نقاط هستند. گاز در بستر شیلی ممکن است به صورت حرارتی یا باکتریایی به وجود بیایند. این گاز ممکن است به صورت گاز آزاد در شکستگی های مصنوعی باشد یا از کروژن و خاک رس و یا به عنوان گاز حل شده در مواد معدنی باقی مانده یا هیدروکربن های موجود در شیل به وجود بیایند.
- ✓ شیل ها غنی از مواد معدنی هستند و می تواند به عنوان سنگ منشا و سنگ مخزن عمل کند.
- ✓ به خاطر تراوایی طبیعی کم شیل اکثرا باید دارای شکستگی باشند تا یک اجتماع اقتصادی تشکیل شود. نرخ تولیدات گاز از شیل ها معمولا به طور قابل ملاحظه ای کمتر از نرخ تولیدات مخازن گاز معمولی است حتی چس از شکستگی مصنوعی.

بخش

نتیجه گیری

نتیجه گیری

✓ نفت و گاز طبیعی از بقایای موجودات زنده در سنگ های رسوبی دانه ریز همراه با مواد آلی تشکیل شده است.

✓ هنگامی که این سنگ ها با لایه های رسوبی دفن می شوند مواد آلی به نفت و گاز طبیعی تبدیل می شوند اول با فرآیند باکتریایی و بعد با دمای بالا و با کمک عمق چندین هزار فوتی.

✓ نفت و گاز سپس از سنگ منشا خارج می شوند و به یک سنگ تراوا و متخلخل که سنگ مخزن است مهاجرت می کنند.

✓ چون نفت و گاز دانسیته کمتری نسبت به آبی که فضاهای مخزن را اشباع کرده اند دارند در بالای لایه آبی قرار می گیرند و پیشروی خود را تا پوش سنگ ادامه می دهند در این صورت نفت و گاز تجمع می یابند و میدان نفتی شکل می گیرد.

منابع مورد استفاده

Ronald F. Broadhead, PETROLEUM GEOLOGY: .1
AN INTRODUCTION

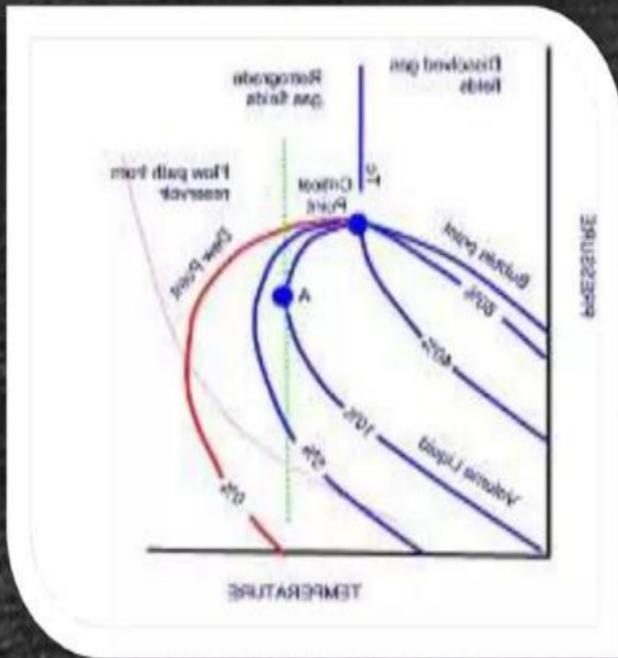


پرسی و پاسخ



زَكَاةُ الْعِلْمِ بَدَلُهُ لِمُسْتَحِقِّهِ وَاجْتِهَادُ النَّفْسِ فِي الْعَمَلِ بِهِ؛
امام علی علیہ السلام (غرر الحکم و درر الکلم، ص ۳۹۱)
زکات دانش، گذاشتن آن در اختیار کسی است که سزاوار آن است و به رنج
آفکندن نفس در راه علم به آن. (میزان الحکمیج ۵ حدیث ۱۷۸۰۱)

شماره پروژه: ۲



ترکیب شیمیایی سیالات مخازن (انواع ترکیبات سیالات مخزن)

درس خواص سیالات مخزن

۸۹۰۲۱۹۱۴۹ - علی اکبر وطن خواه - ali_vatankhah1989@yahoo.com

واحد

فوجان

بهار ۹۳

(۲-۹۲)

مدرس: حسین اعلمی نیا

H.AlamiNia@Gmail.Com



فهرست مطالب

ترکیب سیال مخزن

انواع ترکیبات شیمیایی سیالات درون مخزن

طبق بندی مخازن و سیالات مخزنی

اجزای های مختلف ترکیبات سیال

مثال از مبحث سیالات مخازن

منابع

بخش

ترکیب سیال مخزن

ترکیب سیال مخزن

✓ نمونه هایی از سیال مخزن، که تقریباً معرف سیال اولیه مخزن باشند، به سرعت در آغاز عمر مخزن گرفته می شوند. این کار شانس وجود

✓ گاز آزاد ۱ در لایه نفتی مخزن را کاهش می دهد.

✓ اکثر پارامترهایی را که در یک مطالعه سیال مخزن اندازه گیری می شوند می توان با درجه ای از دقت از ترکیب سیال مخزن محاسبه کرد. این کاملترین توصیف سیال مخزن است که می توان انجام داد. در گذشته، ترکیبات سیال مخزن معمولاً شامل تفکیک ترکیبات نفت از متان تا هگزان می شد و هپتان و اجزای سنگین تر به صورت یک جز با هم گروه بندی و همراه با میانگین دانسیته و وزن مولکولی آنها گزارش می شدند.

انواع ترکیبات شیمیایی سیالات درون مخزن

- ✓ در مهندسی نفت و گاز با ترکیبات پیچیده ای از سیالات مواجهیم که رفتارشان به شدت متاثر از ساختار شیمیایی آن ها می باشد. ساختار این سیالات را مجموعه ای از اجزای مختلف شیمیایی شامل اجزای غیر هیدروکربنی و طیف گسترده ای از اجزای هیدروکربنی است. بالاخص گروه آلکان ها تشکیل می دهد.
- ✓ سیستم های هیدروکربنی طبیعی در مخازن هیدروکربوری مخلوطی از چندین ترکیب آلی هستند.
- ✓ آنها در بازه گسترده ای از دما و فشار از خود رفتاری چندفازی نشان می دهند. این تجمعات هیدروکربنی معمولاً به حالت های گازی، مایع، جامد و یا
- ✓ مخلوط های گوناگونی از این حالات هستند.

طبقه بندی مخازن و سیالات مخزنی

- ✓ مخازن هیدروکربوری عموماً به مخازن نفتی ۲ و مخازن گازی ۳ دسته بندی می شوند.
- ✓ این طبقه بندی کلی، بسته به عوامل زیر، به زیر دست ههای دیگری نیز تقسیم میشود:
- ✓ ترکیب مخلوط هیدروکربنی مخزن؛
- ✓ فشار و دمای اولیه مخزن؛
- ✓ فشار و دمای تولید در سطح؛
- ✓ اهمیت کاربردی شرایطی که در آنها این فازها به وجود می آیند بسیار است. این
- ✓ شرایط به شکل ریاضی یا تجربی به راحتی به صورت انواع مختلف دیاگرام های
- ✓ معروف به فازی نمایش داده می شوند که یکی از آنها دیاگرام دما-فشار است.

اجزای سیالات مخزن:

- ✓ اجزای هیدروکربنی:
- ✓ متان و اتان (اجزای سبک)
- ✓ پروپان و بوتان (اجزای سبک میانی)
- ✓ پنتان و هگزان (اجزای میانی- سنگین)
- ✓ اجزای سنگین یا برش لایه هفتم به بعد (C7+)
- ✓ اجزای غیر هیدروکربنی:
- ✓ نیتروژن
- ✓ دی اکسید کربن
- ✓ سولفید هیدروژن



خواص سیال مخازن

4-2

مثال

گاز طبیعی با ترکیب زیر از یک چاه گازی تولید می شود:

Component	y_i
CO ₂	0.05
C ₁	0.90
C ₂	0.03
C ₃	0.02

- با فرض رفتار گاز ایده ال، محاسبه کنید:
- (الف) وزن مولکولی ظاهری؛
- (ب) وزن مخصوص؛
- (ج) دانسیته گاز در 2000 psia و 150°F ؛
- (د) وزن مخصوص در 2000 psia و 150°F .



خواص سیال مخازن

4-2

پاسخ مثال

Component	y_i	M_i	$y_i \cdot M_i$
CO_2	0.05	44.01	2.200
C_1	0.90	16.04	14.436
C_2	0.03	30.07	0.902
C_3	0.02	44.01	0.880

(برای محاسبه وزن مولکولی ظاهری - الف) با استفاده از معادله (2) $M = 18.42$

(10- ب) محاسبه وزن مخصوص از معادله (2) $\gamma = 0.636$

(7) برای دانسیته: - ج) حل معادله (2)

() ()

() ()

5.628 ρ_3

10.73 ρ_{10}

2000 18.42 $lb\ ft\ \rho_g$

منابع مورد استفاده

1. فصل اول از صفحه ۱ (wiki PG)

فصل اول از صفحه ۱۳

فصل سوم بخش چهارم از صفحه ۳۰۹

(MLA(Modern Language Association))

Vatankhah, Ali Akbar. petroleum Engineering
Ebook 1390 FARSI, Fa Tarek Ahmad Reservoir
Engineering Handbook 2006. mashhad, 2014.

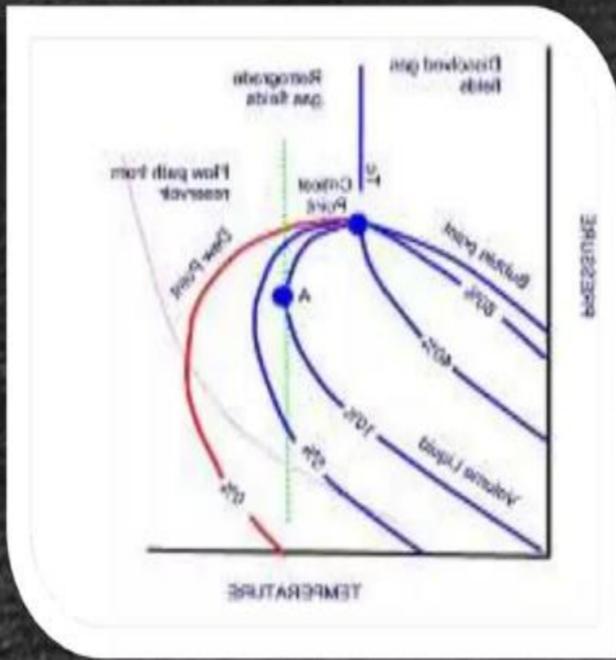


پرسی و پاسخ



زَكَاةُ الْعِلْمِ بَدَلُهُ لِمُسْتَحِقِّهِ وَإِجْهَادُ النَّفْسِ فِي الْعَمَلِ بِهِ؛
امام علی علیہ السلام (غرر الحکم و درر الکلم، ص ۳۹۱)
زکات دانش، گذاشتن آن در اختیار کسی است که سزاوار آن است و به رنج
افکندن نفس در راه علم به آن. (میزان الحکمیج ۵ حدیث ۱۷۸۰۱)

شماره پروژه: ۱۰



تعریف و نحوه محاسبه خواص سیال مخازن نفت سیاه

درس خواص سیالات مخزن

بهمن فحیمی، ۹۰۰۲۳۵۲۸۹، ADOKH.FAKHIMI@GMAIL.COM



واحد
فوجان
بهار ۹۳
(۲-۹۲)

مدرس: حسین اعلمی نیا

H.AlamiNia@Gmail.Com

فهرست مطالب

۱. مقدمه

۲. نفت سیاه معمولی

۳. نفت خام سنگین

۴. ویژگی های نفت های سنگین

بخش

مقدمه

اول

مقدمه

✓ نفت های خام بر اساس خواص فیزیکی و ترکیبات شیمیایی تفاوت های زیادی باهم دارند و تقسیم بندی انواع آنها حائز اهمیت خواهد بود. به همین دلیل، به طور معمول نفت های خام به صورت انواع مختلف ذیل تقسیم میشوند:

که نفت سیاه معمولی گزینه مورد بحث این پرژه است.

_ نفت سیاه معمولی

_ نفت با کاهش حجم کم

_ نفت با کاهش حجم زیاد

_ نفت خام تقریبا بحرانی

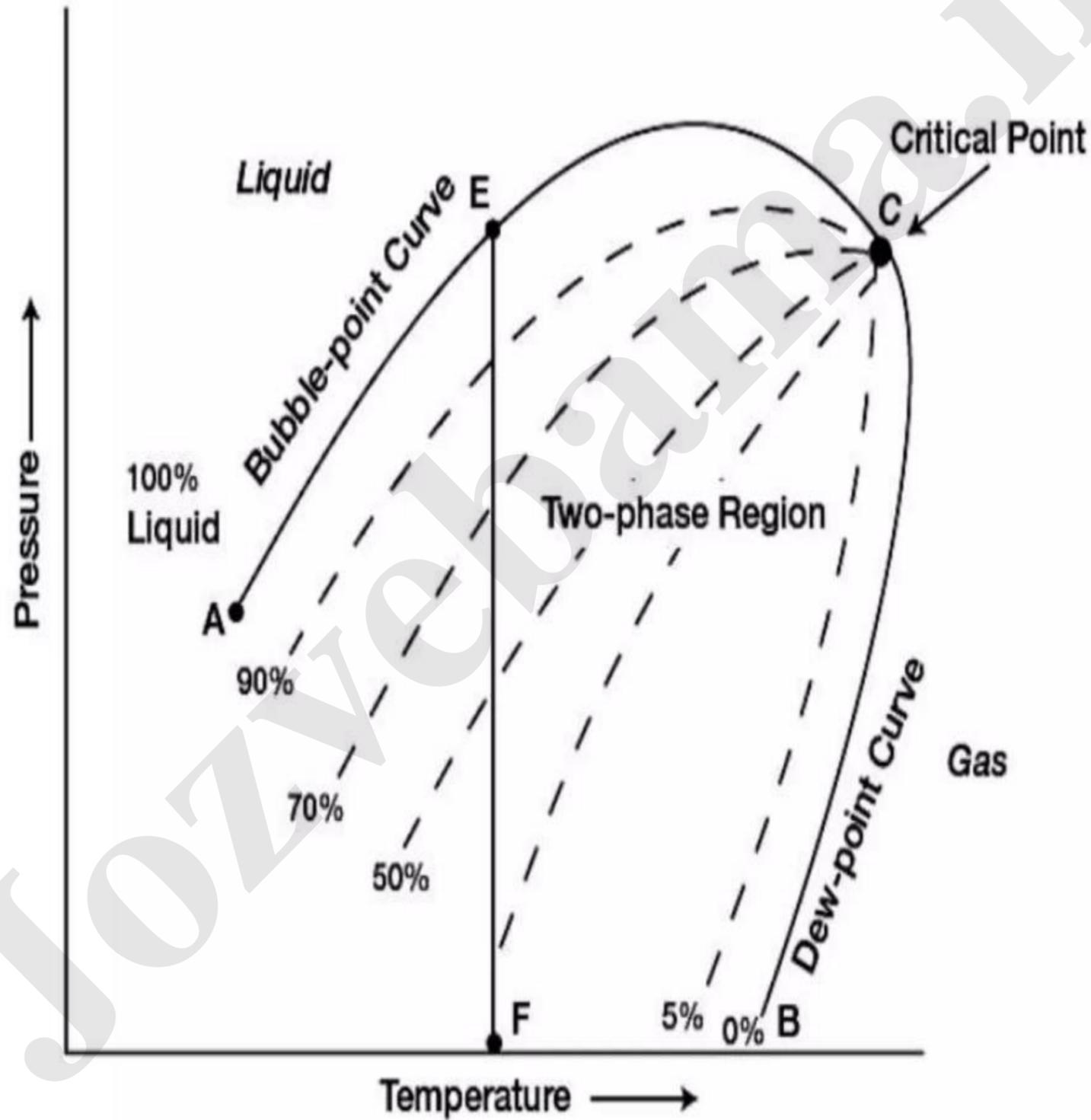
بخش

دوم نفت سپاه معمولی

نفت سیاه معمولی

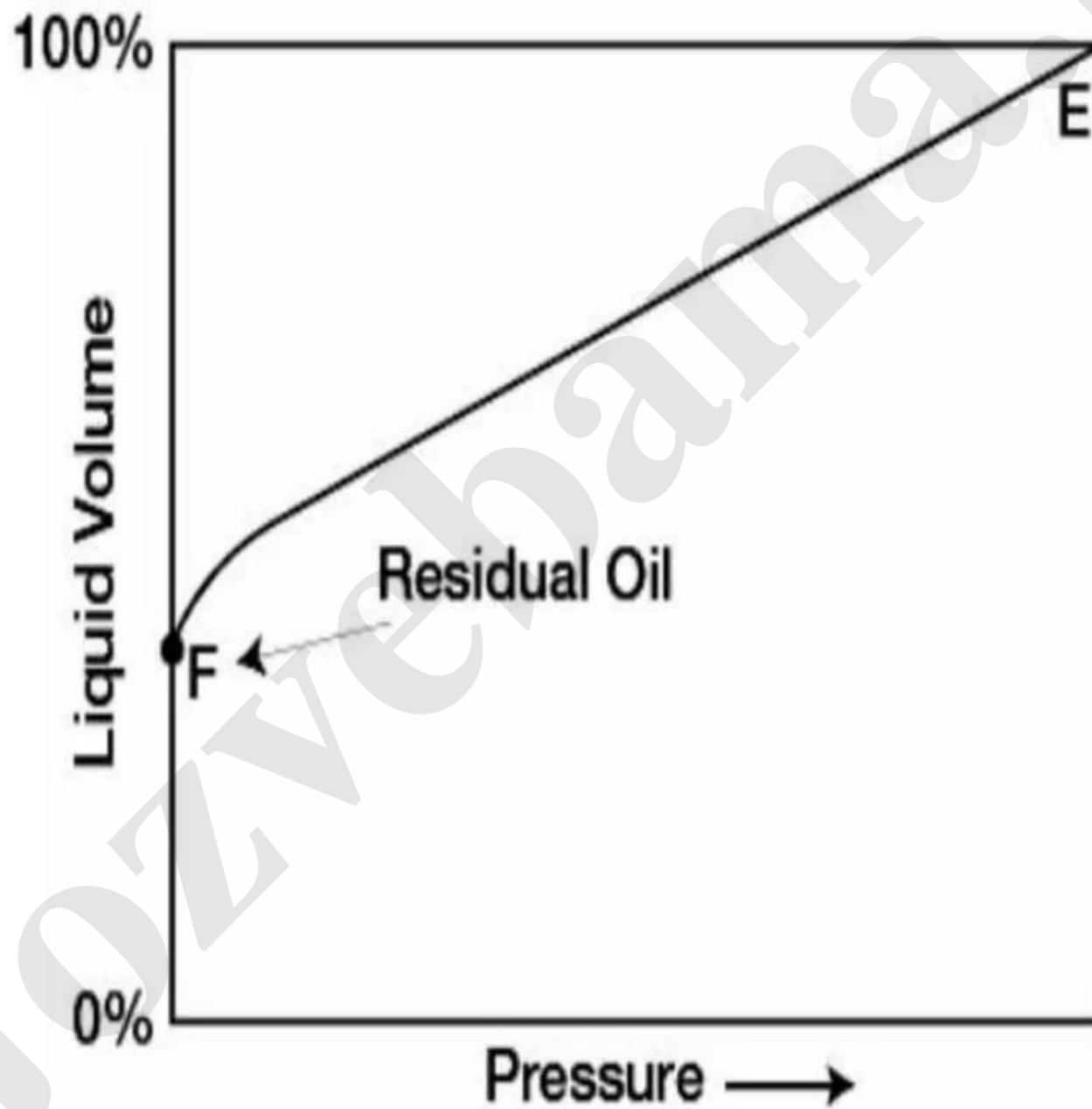
- ✓ نمونه ای از نمودار فازی فشار-دما برای نفت سیاه معمولی در شکل ۱-۲ نشان داده شده است. ویژگی مهم این نمودار، خطوط کیفیت آن است که تقریباً در فواصل مساوی از هم قرار دارند.
- ✓ با رسم نمودار درصد حجم مایع به صورت تابعی از فشار شکل ۱-۳، میتوان مسیر کاهش فشار برای این نوع نفت خام (که در شکل ۱-۲ با خط عمودی E_f نشان داده شده است) را دنبال نمود.
- ✓ منحنی کاهش حجم مایع برای اینم خط راست میباشد. در هنگام تولید، نسبت گاز به نفت این نوع نفت بین $200-700$ scf/STB و درجه API آن بین ۱۵ تا ۴۵ و رنگ آن اغلب قهوه ای تا سبز تیره خواهد بود.

دیاگرام فشار-دما برای نفت سیاه



شکل ۱-۲: نمونه ای از دیاگرام فشار-دما برای نفت سیاه

منحنی کاهش حجم نفت سیاه



شکل ۱-۳: منحنی کاهش حجم نفت بر حسب فشار برای نفت سیاه

بخش

سوم نفت خام سنگین

نفت خام سنگین

✓ نمونه ای از نمودار فشار-دما برای این نوع نفت خام در شکل ۴-۱ نشان داده شده است. خطوط کیفیت این نمونه نفت نسبت به هم دارای فاصله های تقریبا کمی هستند و در نزدیکی منحنی شبنم قرار دارند. همانگونه که در شکل ۵-۱ نشان داده شده است، منحنی کاهش حجم مایع نسبت به فشار برای این نوع نفت خام نشان دهنده کاهش حجم نفت میباشد. مشخصات دیگر این نوع نفت خام به شرح زیر است:

✓ ضریب حجمی نفت کمتر از 1.2 bbl/STB

✓ نسبت گاز به نفت کمتر از 200 scf/STB

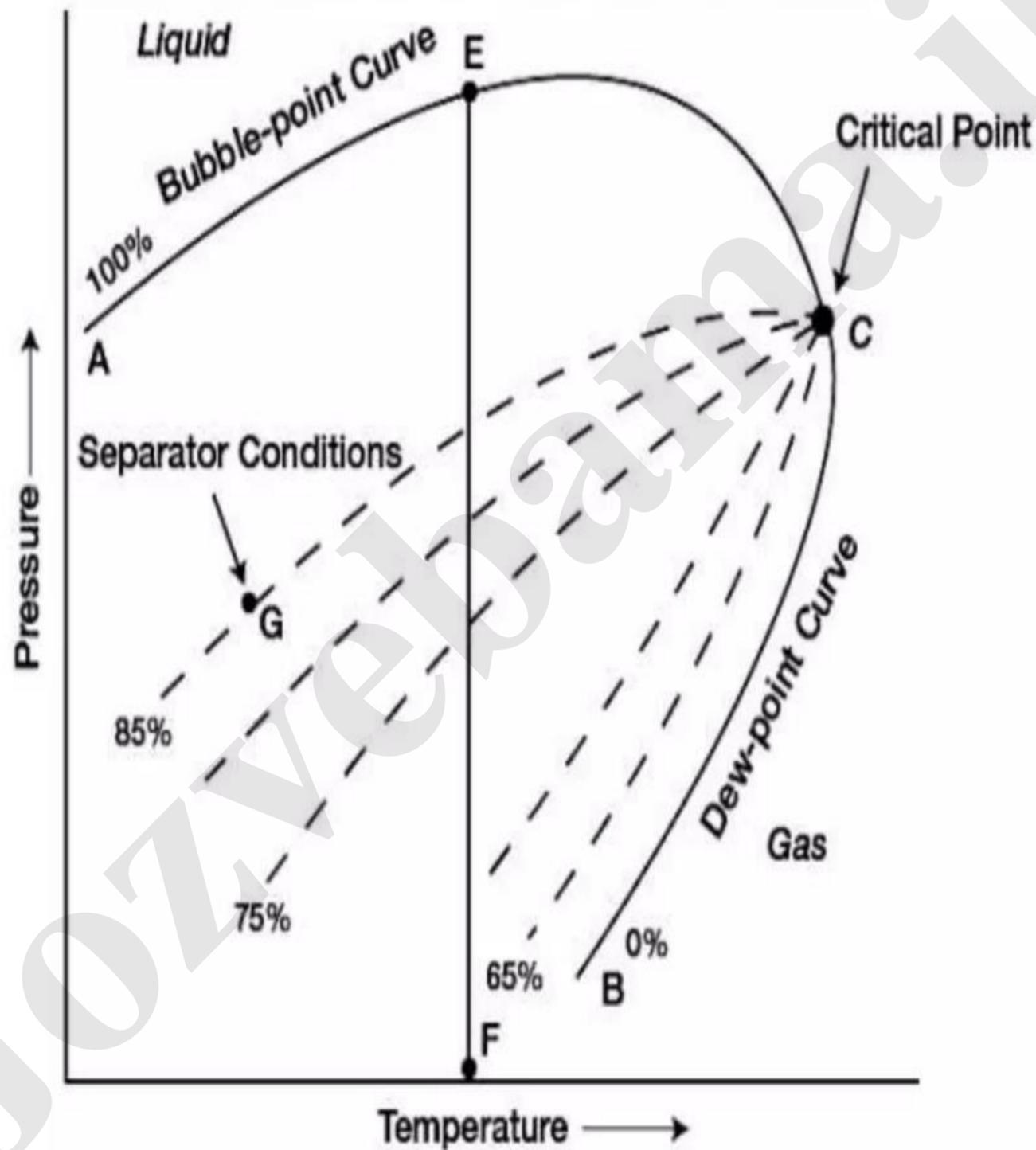
✓ درجه ی API کمتر از ۳۵

✓ رنگ سیاه یا پررنگ

مشخصات نفت خام سنگین

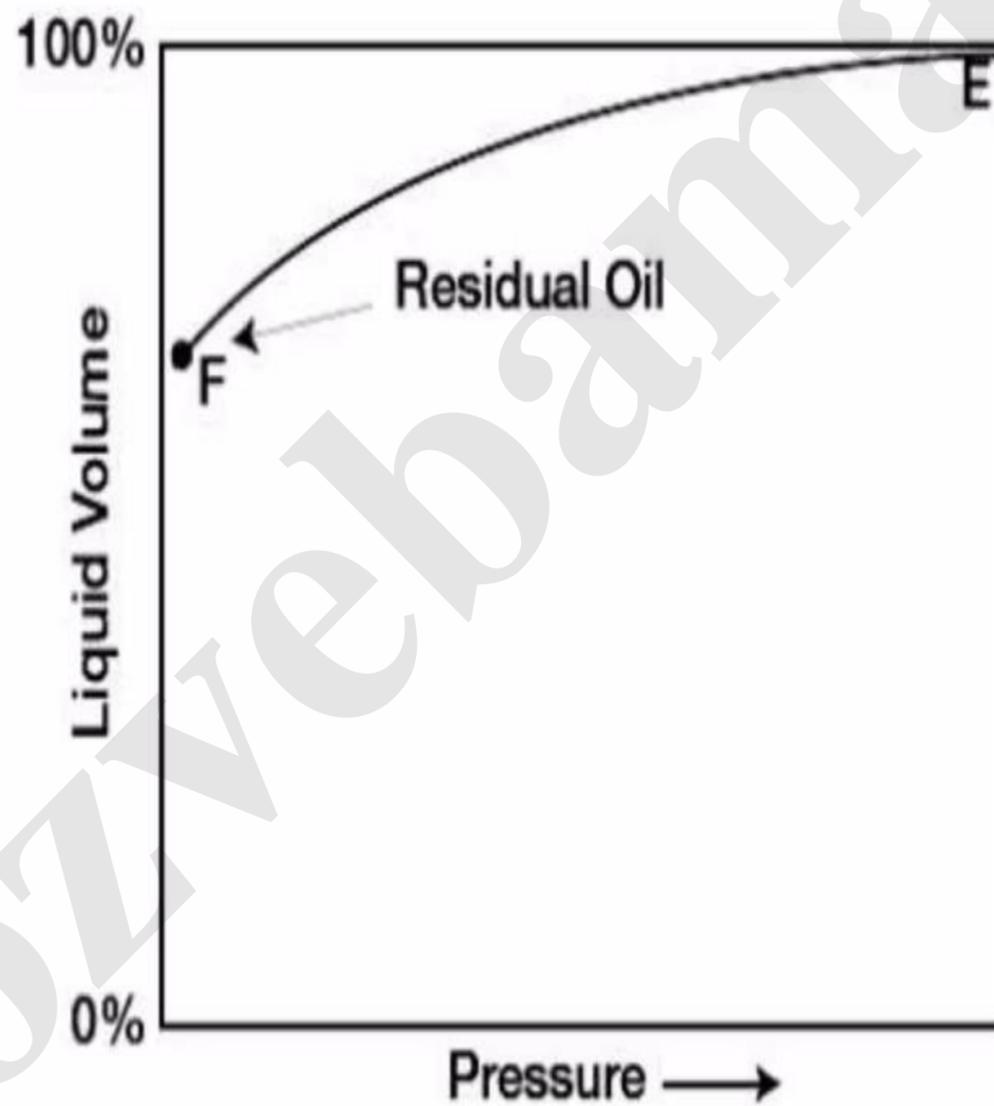
✓ بازیافت مقدار قابل توجهی هیدروکربور مایع در شرایط دستگاه جداساز سطحی (نقطه ی G در شکل ۴-۱)

نمودار فازی P-T برای نفت خام سنگین



شکل ۴-۱: نمونه ای از نمودار فازی P-T برای نفت خام سنگین

منحنی کاهش حجم نفت خام سنگین



شکل ۵-۱: منحنی کاهش حجم نفت بر حسب فشار برای نفت خام سنگین

بخش

چهارم

ویژگی های

نفت های سنگین

ویژگی های نفت های سنگین

✓ برای محاسبه های مهندسی موازنه جرم، نیاز به دسته ای از ویژگی های فیزیکی داریم که آنها را بررسی خواهیم کرد.

✓ این ویژگی ها، ضریب حجمی سازند نفت، نسب گاز-نفت محلول، ضریب حجمی سازند کلی، ضریب تراکم پذیری هم دما و گرانیوی نفت هستند. همچنین، کشش سطحی نیز بررسی خواهد شد.

✓ این ویژگی ها را در این بخش شناسایی میکنیم. آن فرایندهای فیزیکی را نیز بررسی خواهیم کرد که در کنار آن ها نفت سنگین به هنگام کاهش فشار مخزن، دگرگونی می یابد.

اندازه برخی ویژگی ها در سرچاه

✓ در بخش های آینده روش هایی را بازگو میکنیم که با بهره گیری از داده های سرچاه، اندازه برخی ویژگی ها را روشن می کنند. افزون بر آن از پژوهش های آزمایشگاهی سیالات و معادله های آنها نیز بهره گیری میشود.

✓ زیرنویس 0 برای نشان دادن ویژگی های یک مایع به کار میرود. چراکه مهندسان نفت در بیشتر جاها، واژه نفت را برای بازگویی مایعی به کار میبرند که با آن سروکار دارند.

سنگینی ویژه نفت

✓ سنگینی ویژه ی مایع γ_o بگونه ی نسبت چگالی مایع به چگالی اب بازگو میشود که هر دو در یک دما و فشار هستند.

$$\gamma_o = \frac{\rho_o}{\rho_w}$$

✓ چنین گمان میشود که سنگینی ویژه، به گونه ی بدون بعد است، چراکه واحدهای چگالی مایع همانند واحدهای چگالی اب هستند. با این همه، این گفته، صد درصد درست نیست.

سنگینی ویژه نفت، خاصیت بدون بعد؟

✓ در سامانه انگلیسی این واحد ها را داریم :

✓ (۸-۱)

$$\gamma^{\circ} = \frac{\rho^{\circ}}{\rho_w} = \frac{\text{نفت } lb / cu \text{ ft}}{\text{آب } lb / cu \text{ ft}}$$

✓ گاهی سنگینی های ویژه، به گونه ی $60^{\circ} / 60^{\circ} \text{ SP.JR}$ داده میشوند، این نمایانگر آن است که چگالی های مایع و آب در $60^{\circ} F$ و فشار اتمسفری اندازه گیری شده اند.

سنگینی در صنعت نفت API

✓ همچنین در صنعت نفت، سنگینی دیگری نیز به کار میرود که سنگینی API نامیده میشود:

$$^{\circ}API = \frac{141.5}{\gamma^{\circ}} - 131.55 \quad (8-1) \quad \checkmark$$

✓ γ° سنگینی ویژه در $60^{\circ} / 60^{\circ}$ است. این عبارت را به گونه ای نوشته اند که بتوانند هیدرومتری با مقیاس خطی را بسازند. ✓



محاسبه سنگینی ویژه



- ✓ چگالی نفت انباری در $60^{\circ} F$ برابر $51/25 \text{ LB/CU FT}$ است.
- ✓ سنگینی ویژه و سنگینی در واحد $^{\circ} API$ را به دست آورید.



محاسبه سنگینی ویژه

پاسخ مثال

در آغاز، سنگینی ویژه را به دست می آوریم ✓

$$\gamma_o = \frac{\rho_o}{\rho_w}$$

$$\gamma_o = \frac{51.25 \text{ lb / cu ft}}{62.37 \text{ lb / cu ft}} = 0.8217$$



محاسبه سنگینی ویژه

پاسخ مثال

در مرحله دوم، سنگینی را در واحد $^{\circ}API$ بدست می آوریم ✓

$$^{\circ}API = \frac{141.5}{\gamma^{\circ}} - 131.5$$

$$^{\circ}API = \frac{141.5}{0.8217} - 131.5 = 40.7^{\circ} API$$

منابع مورد استفاده

1. صفحه ۲۹۰ تا ۲۹۳ Fa The properties of petroleum fluids, McCain, 1989

۲. صفحه ۳ تا ۵ Q922+RFP Main Source Fa [Hand Res Eng Ch 1, 2, 3 & 15]



پرسی و پاسخ



زَكَاةُ الْعِلْمِ بَدَلُهُ لِمُسْتَحِقِّهِ وَإِجْهَادُ النَّفْسِ فِي الْعَمَلِ بِهِ؛
امام علی علیہ السلام (غرر الحکم و درر الکلم، ص ۳۹۱)
زکات دانش، گذاشتن آن در اختیار کسی است که سزاوار آن است و به رنج
افکندن نفس در راه علم به آن. (میزان الحکم ج ۵ حدیث ۱۰۷۸۰)

فهرست مطالب

۱. مقدمه

۲. آزمایشات انبساط با ترکیب ثابت

بخش

مقدمه

اول

مقدمه

✓ یکی از موارد حائز اهمیت در بررسی آزمایشگاهی ترکیب سیال مخزن این است که نمونه سیال مورد آزمایش باید در شرایطی قرار بگیرد که نزدیک به شرایط اولیه مخزن باشد.

✓ در گذشته، آزمایشات تعیین ترکیب سیال مخزن در حد شناخت ترکیب آن (به صورت میزان وجود متان تا هگزان) انجام می گرفتند و هپتان و اجزاء سنگینتر از آن بصورت یک برش واحد با وزن مولکولی و دانسیته متوسط بیان می شدند.

✓ امروزه با توسعه معادلات حالت، توصیف کامل ترکیب سیالات مخزن و تعیین اجزاء سنگینتر به صورت مجزا الزامی به نظر می رسد، بطوریکه در بسیاری حالات تعیین ترکیب سیال تا حداقل C_{10} مورد نیاز

✓ می باشد. در برخی از تحقیقات که با استفاده از معادلات حالت انجام

✓ می گیرد، تعیین ترکیب سیال تا C_{30} و یا سنگینتر نیز الزامی می باشد.

بخش

دوم آزمایشات انبساط با

ترکیب ثابت

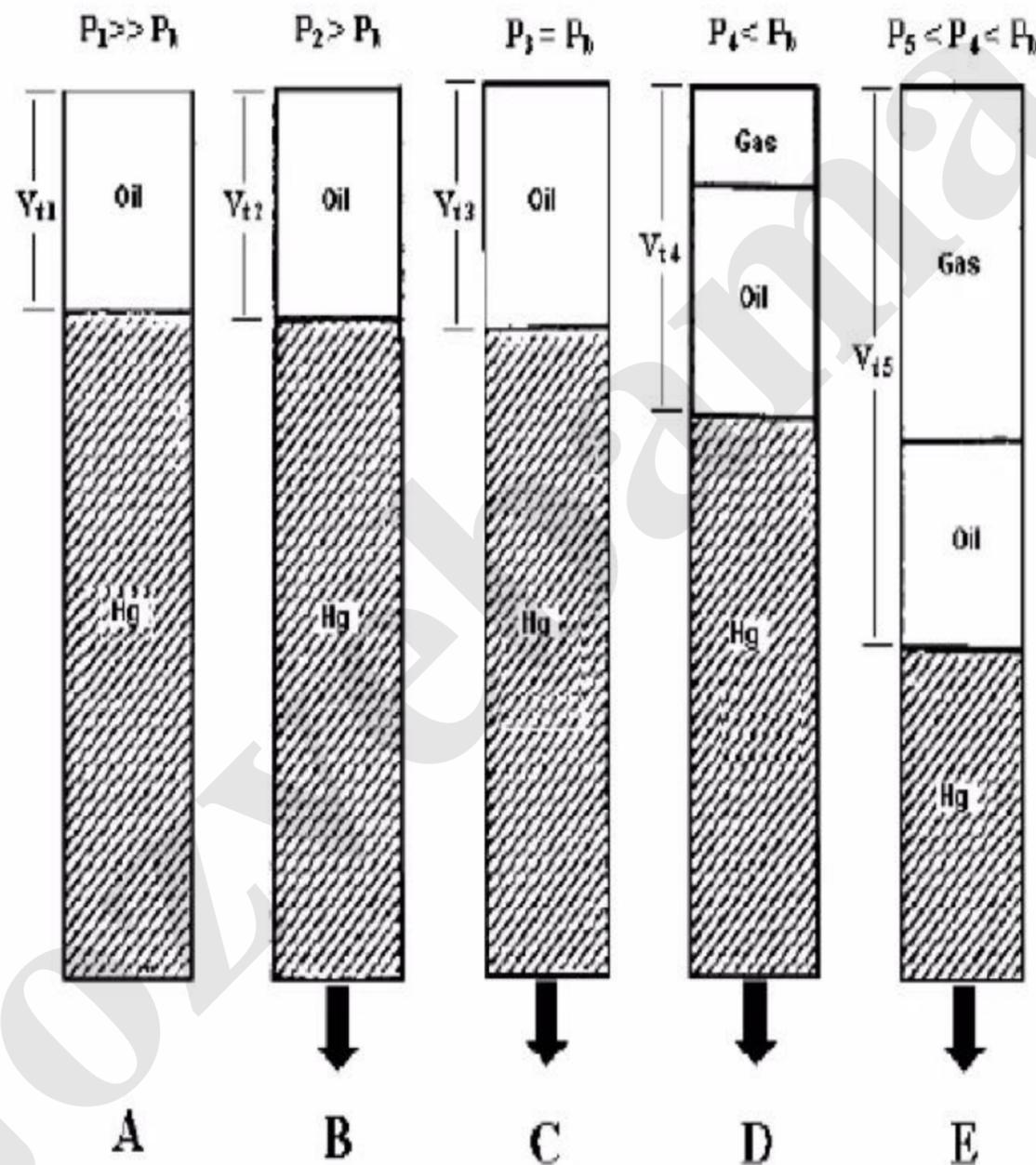
تعیین خواص آزمایش:

- ✓ (۱) فشار اشباع (فشار نقطه حباب یا فشار نقطه شبنم)
- ✓ (۲) تراکم پذیری سیال تک فاز در فشارهای بیشتر از فشار اشباع
- ✓ (۳) ضریب تراکم پذیری فاز گاز
- ✓ (۴) حجم کل هیدروکربن بصورت تابعی از فشار

ادامه...


Jozvebama.ir

آزمایش انبساط با ترکیب- ثابت



شکل ۱-۳: آزمایش انبساط ترکیب- ثابت

ادامه...

$$V_t = \text{حجم کل هیدروکربن} \quad \checkmark$$

$$V_{sat} = \text{حجم هیدروژن در فشار اشباع} \quad \checkmark$$

با توجه به معادله ۱-۳، حجم نسبی در فشار اشباع برابر یک خواهد بود. این آزمایش با نام های مختلفی مانند آزمایش روابط فشار-حجم، تفکیک آبی، و یا انبساط آبی نیز شناخته شده است. لازم به ذکر است که در این آزمایش هیچگونه هیدروکربنی از محفظه خارج نمی گردد و ترکیب کل مخلوط هیدروکربنی در محفظه در همان حالت اولیه ثابت باقی می ماند.

$$V_{rel} = \text{حجم نسبی} \quad \checkmark$$

$$V_{rel} = \frac{V_t}{V_{sat}}$$

(معادله ۱-۳) \checkmark

ادامه...

✓ جدول ۲-۳ نمونه ای از نتایج آزمایش تفکیک آنی (آزمایش انبساط ترکیب-ثابت) نفت خام میدان Big Butte را نشان می دهد. فشار حباب نفت در دمای 247°F برابر 1936 psia می باشد. در این جدول علاوه بر مقادیر حجم نسبی، مقادیر دانسیته اندازه گیری شده نفت خام در فشار اشباع و در فشارهای بالاتر از آن نیز گزارش شده اند.

✓ دانسیته نفت در فشار اشباع برابر 0.6484 gr/cc گزارش شده است که بوسیله آزمایش اندازه گیری مستقیم وزن-حجم بر روی نمونه نفت در محفظه PVT تعیین شده است. دانسیته نفت در فشارهای بیشتر از فشار حباب را می توان با استفاده از مقادیر حجم نسبی محاسبه نمود:

$$\rho = \frac{\rho_{sat}}{V_{rel}}$$

✓ (۲-۳)

ادامه...

$\rho =$ دانسیته نفت در فشار بیشتر از فشار اشباع ✓

$\rho_{sat} =$ دانسیته نفت در فشار اشباع ✓

$V_{rel} =$ حجم نسبی در فشار های مورد نظر ✓



محاسبه مقادیر دانسیته



با توجه به داده های آزمایشگاهی جدول ۲-۳ در اسلاید ۱۷، مقادیر دانسیته نفت در فشارهای 4000 و 6500 psi را محاسبه کنید ✓



محاسبه مقادیر دانسیته

پاسخ مثال

دانسیته نفت را با استفاده از معادله ۲-۳ محاسبه نمایید:

$$\rho = \frac{\rho_{sat}}{V_{rel}}$$

(۲-۳) معادله ✓

در فشار 400 psi ✓

$$\rho_o = \frac{0.6484}{0.9657} = 0.6714 \text{ gr/cc} \quad \checkmark$$

در فشار 6500 psi ✓

$$\rho_o = \frac{0.6484}{0.9371} = 0.6919 \text{ gr/cc} \quad \checkmark$$

ادامه...

✓ معمولاً بمنظور تصحیح داده های آزمایشگاهی حجم نسبی در فشار های کمتر از فشار اشباع و همچنین در فشارهای خیلی کم، یک تابع بدون بعد بنام تابع تراکم پذیری ۱۷ که بطور اختصار تابع γ - نامیده می شود معرفی گردیده است. تعریف ریاضی این تابع که فقط در فشارهای کمتر از فشار اشباع تعریف شده است چنین می باشد:

✓ (۳-۳)

$$\gamma = \frac{P_{sat} - P}{P(V_{rel} - 1)}$$

✓ $\rho =$ فشار مورد نظر، $psia$

✓ $\rho_{sat} =$ فشار اشباع، $psia$

نتایج آنالیز آزمایشگاهی نفت خام میدان Big Butte (جدول ۱-۳)

Component Name	Mol %	Wt %	Liquid Density (gr/cc)	MW
Hydrogen Sulfide	0.00	0.00	0.8006	34.08
Carbon Dioxide	0.25	0.11	0.8172	44.01
Nitrogen	0.88	0.25	0.8086	28.013
Methane	23.94	3.82	0.2997	16.043
Ethane	11.67	3.49	0.3562	30.07
Propane	9.36	4.11	0.5070	44.097
iso-Butane	1.39	0.81	0.5629	58.123
n-Butane	4.61	2.66	0.5840	58.123
iso-Pentane	1.50	1.07	0.6244	72.15
n-Pentane	2.48	1.78	0.6311	72.15
Hexanes	3.26	2.73	0.6850	84
Heptanes	5.83	5.57	0.7220	96
Octanes	5.52	5.88	0.7450	107
Nonanes	3.74	4.50	0.7640	121
Decanes	3.38	4.50	0.7780	134
Undecanes	2.57	3.76	0.7890	147
Dodecanes	2.02	3.23	0.8000	161
Tridecanes	2.02	3.52	0.8110	175
Tetradecanes	1.65	3.12	0.8220	190
Pentadecanes	1.48	3.03	0.8320	206
Hexadecanes	1.16	2.57	0.8390	222
Heptadecanes	1.06	2.50	0.8470	237
Octadecanes	0.93	2.31	0.8520	251
Nonadecanes	0.88	2.31	0.8570	263
Eicosanes	0.77	2.11	0.8620	275
Heneicosanes	0.68	1.96	0.8670	291
Docosanes	0.60	1.83	0.8720	305
Tricosanes	0.55	1.74	0.8770	318
Tetracosanes	0.48	1.57	0.8810	331
Pentacosanes	0.47	1.60	0.8850	345
Hexacosanes	0.41	1.46	0.8890	359
Heptacosanes	0.36	1.33	0.8930	374
Octacosanes	0.37	1.41	0.8960	388
Nonacosanes	0.34	1.34	0.8990	402
Triacosanes plus	3.39	16.02	1.0440	474
Totals	100.00	100.00		

Total Sample Properties	
Molecular Weight	100.55
Equivalent Liquid Density, gm/scc ..	0.7204

Plus Fractions	Mol %	Wt %	Density	MW
Heptanes plus	40.66	79.17	0.8494	196
Undecanes plus	22.19	58.72	0.8907	266
Pentadecanes plus	13.93	45.09	0.9204	326
Eicosanes plus	8.42	32.37	0.9540	387
Pentacosanes plus	5.34	23.16	0.9916	437
Triacosanes plus	3.39	16.02	1.0440	474

نتایج آزمایش تفکیک آبی نفت خام میدان Big Butte (جدول ۲-۳)

Pressure (psig)	Relative Volume	Y-Function	Density (gr/cc)
6500	0.9371		0.6919
6000	0.9422		0.6882
5500	0.9475		0.6843
5000	0.9532		0.6803
4500	0.9592		0.6760
4000	0.9657		0.6714
3500	0.9728		0.6665
3000	0.9805		0.6613
2500	0.9890		0.6556
2400	0.9909		0.6544
2300	0.9927		0.6531
2200	0.9947		0.6519
2100	0.9966		0.6506
2000	0.9987		0.6493
$P_b = 1936$	1.0000		0.6484
1930	1.0014		
1928	1.0018		
1923	1.0030		
1918	1.0042		
1911	1.0058		
1878	1.0139		
1808	1.0324		
1709	1.0625	2.108	
1600	1.1018	2.044	
1467	1.1611	1.965	
1313	1.2504	1.874	
1161	1.3694	1.784	
1035	1.5020	1.710	
782	1.9283	1.560	
600	2.4960	1.453	
437	3.4464	1.356	

ادامه...

✓ ستون ۳ در جدول ۲-۳ مقادیر محاسبه شده تابع γ - را نشان می دهد. برای یکدست نمودن داده های حجم نسبی در فشار های کمتر از فشار اشباع، مقادیر تابع γ - بصورت تابعی از فشار رسم می شوند که در نتیجه این ترسیم یک خط تقریباً راست حاصل خواهد شد. شکل ۲-۳ خط راست حاصل از رسم تابع γ - بر حسب فشار برای نفت خام Big Butte را نشان می دهد. با توجه به این شکل مشاهده می شود که در نزدیکی فشار حباب، داده ها به صورت پراکنده می باشند.

✓ با استفاده از دستورالعمل زیر می توان مراحل تصحیح و یکدست نمودن داده های حجم نسبی را انجام داد:

✓ مرحله ۱- با استفاده از معادله ۳-۳ مقادیر تابع γ - را برای همه فشارهای کمتر از فشار اشباع محاسبه کنید.

ادامه...

✓ مرحله ۲- مقادیر تابع Y بر حسب فشار را در یک دستگاه مختصات معمولی ۱۸ رسم کنید.

✓ مرحله ۳- بهترین خط راست را که می توان از داده های رسم شده عبور داد تعیین کرده و معادله این خط را مشخص کنید:

$$Y=a+Bp$$

(۳-۴)

✓ که a و b به ترتیب عرض از مبدا و شیب این خط خواهند بود.

ادامه...

✓ مرحله ۴ - حجم نسبی در فشارهای کمتر از فشار اشباع را با استفاده از معادله خط راست و معادله تعریف شده تابع γ (معادله ۳-۳) دوباره محاسبه کنید:

$$V_{rel} = \frac{P_{sat} - P}{P(a + bP)} \quad (3-5) \quad \checkmark$$



معادله خط راست



با رسم مقادیر تابع Y بر حسب فشار برای نمونه نفت Big Butte ✓
معادله بهترین خط راست عبور داده شده از این داده ها بصورت زیر
حاصل شده است:

$$Y=1.0981+0.000591$$

با استفاده از این معادله خط راست، داده های حجم نسبی را تصحیح ✓
و یکدست نمایید.

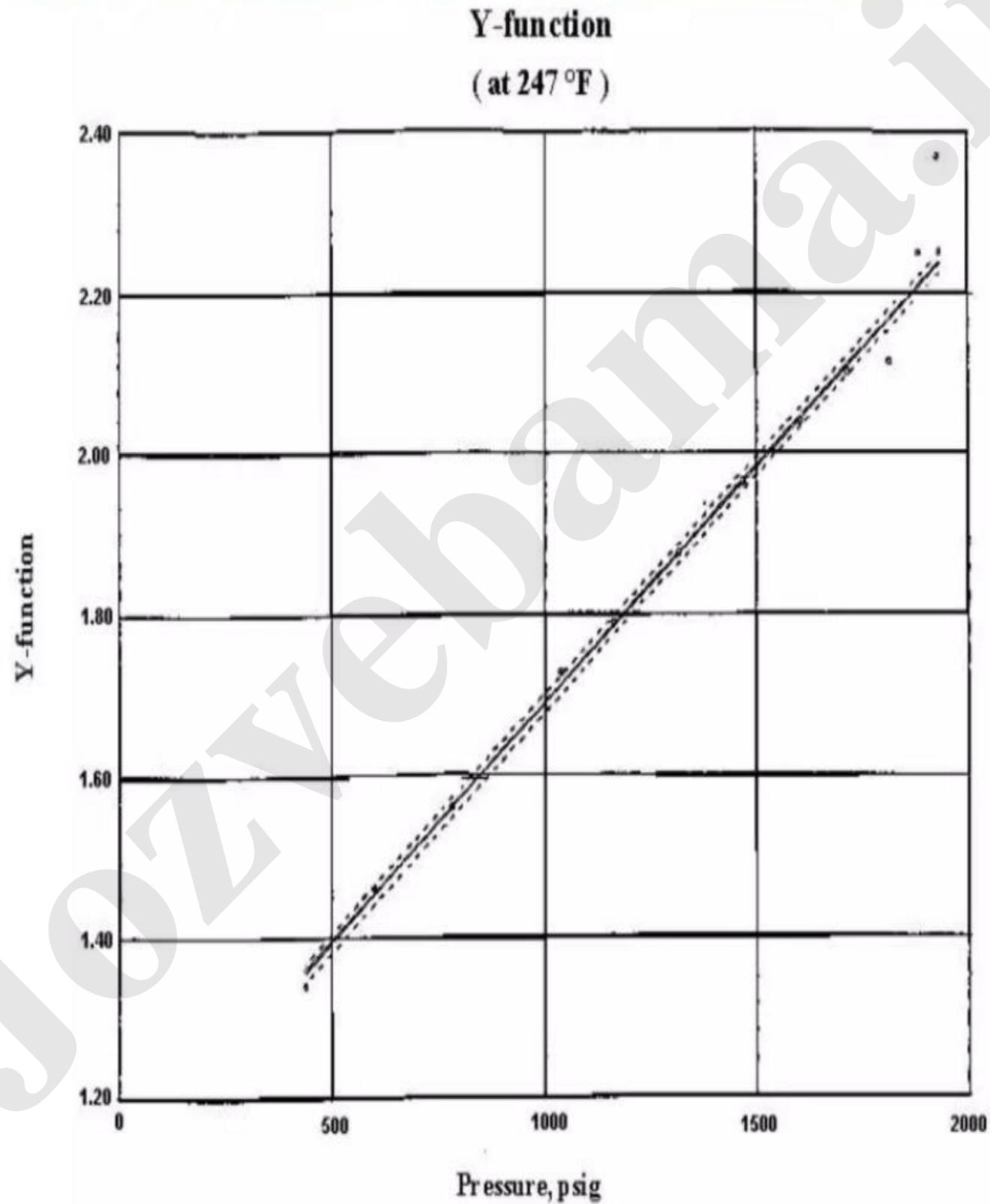


معادله خط راست

پاسخ مثال

V_{rel} یکدست شده	V_{rel}	فشار (psi)
-	-	1936
1.0014	-	1930
1.0018	-	1928
1.0030	-	1923
1.0042	-	1918
1.0058	-	1911
1.0139	-	1878
1.0324	-	1808
1.0630	1.0625	1709
1.1028	1.1018	1600
1.1626	1.1611	1464
1.2532	1.2504	1313
1.3741	1.3696	1161
1.5091	1.5020	1035
1.9458	1.9283	782
2.5328	2.4960	600
3.5290	3.4464	437

تابع γ -بر حسب فشار (۲-۳)



توضیحات شکل قبل

✓ داده های آزمایشگاهی

✓ ----- محدوده قابل قبول

✓ _____ خط راست

✓ تراکم پذیری نفت (C_0) در فشارهای بیشتر از فشار حباب را نیز می توان با استفاده از داده های حجم نسبی بدست آورد. در جدول (۳-۳) مقادیر تراکم پذیری نفت در محدوده های فشاری مختلف برای نمونه نفت میدان Big Butte ارائه شده است.

مرتب سازی تراکم پذیری نفت به حجم نسبی:

$$C_o = \frac{1}{V_{rel}} \frac{\partial V_{rel}}{\partial P}$$

(۳-۶) ✓

تراکم پذیری نفت در فشارهای بیشتر از فشار حباب (۳-۳)

جدول ۳-۳: تراکم پذیری نفت در فشارهای بیشتر از فشار حباب

Pressure Range (psi)			Copressibility (1/psi)
6500	to	6000	10.73 E-6
6000	to	5500	11.31 E-6
5500	to	5000	11.96 E-6
5000	to	4500	12.70 E-6
4500	to	4000	13.57 E-6
4000	to	3500	14.61 E-6
3500	to	3000	15.86 E-6
3000	to	2500	17.43 E-6
2500	to	2000	19.47 E-6
2000	to	1936	20.79 E-6

ادامه...

✓ معمولاً داده‌های حجم نسبی در فشارهای بالاتر از فشار اشباع را بصورت تابعی از فشار رسم می‌نمایند که نمونه‌ای از آن در شکل (۳-۳) نشان داده شده است. بمنظور محاسبه C_0 در فشار دلخواه P ، می‌توان با رسم خط مماس بر منحنی حجم نسبی بر حسب فشار در نقطه مورد نظر، شیب این خط مماس یا همان $\partial V_{rel} / \partial P$ را تعیین نموده و سپس با استفاده از معادله (۳-۶) مقدار تراکم پذیری نفت را محاسبه نمود.



محاسبه C_0 در فشار



با استفاده از شکل ۳-۳، مقدار C_0 را در فشار 3000 psi محاسبه کنید. ✓



محاسبه C_o در فشار

پاسخ مثال

مرحله ۱- با رسم خط مماس بر منحنی در نقطه فشار 3000 psi شیب این خط مماس را تعیین کنید:

$$\partial V_{rel} / \partial P = -14 \times 10^{-6}$$

مرحله ۲- با استفاده از معادله ۳-۶، C_o را محاسبه کنید:

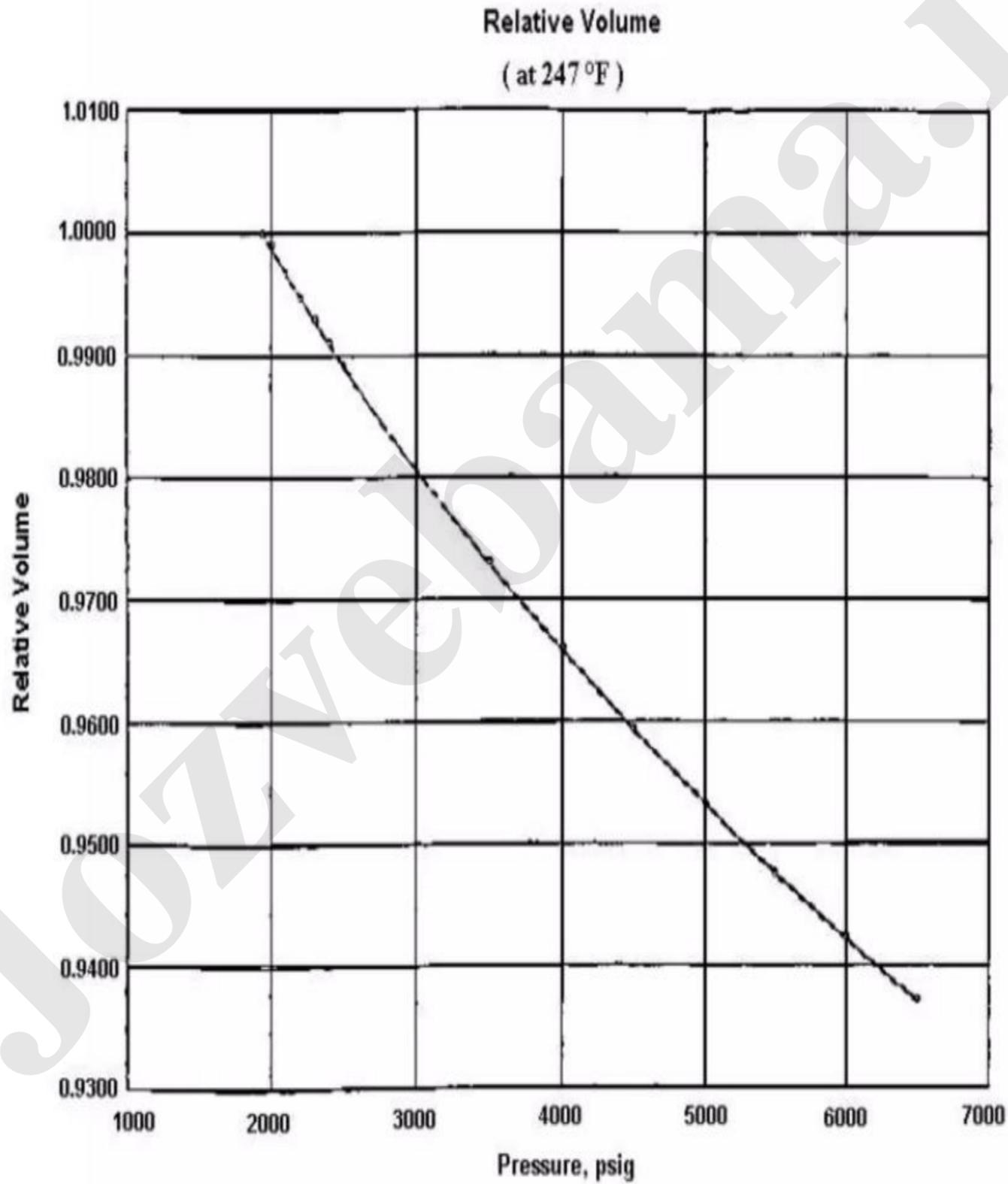
$$C_o = \left(-\frac{1}{0.98} \right) (-14.92 \times 10^{-6}) = 15.23 \times 10^{-6} \text{ psi}$$

ادامه...

✓ لازم به ذکر است که در جدول ۳-۳ تراکم پذیری نفت برای محدوده هایی از فشار ارائه شده است. این مقادیر تراکم پذیری با محاسبه تغییرات حجم نسبی در محدوده فشاری مورد نظر و در نظر گرفتن حجم نسبی در کم ترین فشار تعیین شده اند. یعنی برای یک محدوده فشاری P_1 تا P_2 می توان نوشت:

$$C_o = \frac{-1}{(V_{rel})_2} \frac{(V_{rel})_1 - (V_{rel})_2}{P_1 - P_2} \quad (3-7) \quad \checkmark$$

آنالیز آزمایشگاهی:





تراکم پذیری متوسط نفت



با استفاده از مقادیر محاسبه شده حجم نسبی در جدول ۲-۳، تراکم پذیر متوسط نفت در محدوده فشاری 2000 تا 2500 Psi را محاسبه کنید.



تراکم پذیری متوسط نفت

پاسخ مثال

با استفاده از معادله ۷-۳ در اسلاید 29 ✓

$$C_o = \frac{-1}{0.9987} \frac{0.9890 - 0.9987}{2500 - 2000} = 19.43 \times 10^{-6} \text{ psi}^{-1} \checkmark$$

منابع مورد استفاده

1. صفحه ۱۱۶ تا ۱۲۴ Fa Main Source Q922+RFP
[Hand Res Eng Ch 1, 2, 3 & 15]

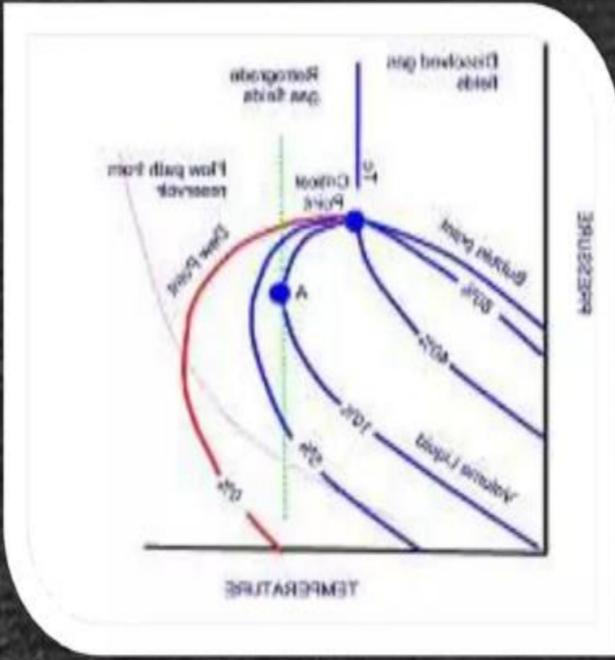


پرسی و پاسخ



زَكَاةُ الْعِلْمِ بَدَلُهُ لِمُسْتَحِقِّهِ وَإِجْهَادُ النَّفْسِ فِي الْعَمَلِ بِهِ؛
امام علی علیہ السلام (غرر الحکم و درر الکلم، ص ۳۹۱)
زکات دانش، گذاشتن آن در اختیار کسی است که سزاوار آن است و به رنج
آفکندن نفس در راه علم به آن. (میزان الحکمی ج ۵ حدیث ۱۰۷۸۰)

شماره پروژہ: 11



آزمایشات PVT سیالات مخزن

درس خواص سیالات مخزن



واحد
فوجان
بهار ۹۳
(۲-۹۲)

مدرس: حسین اعلمی نیا

H.AlamiNia@Gmail.Com

۹۰۰۲۳۶۶۷۸ عالمی پور. حامد. h.alamipoor@yahoo.com

فهرست مطالب

مقدمه

۲. آزمایشات اولیه

۳. آزمایشات روتین

۴. آزمایشات مخصوص

۵. آزمایشات انبساط ترکیب- ثابت

۶. آزمایش تفکیک (تبخیر) تفاضلی

بخش

مقدمه

مقدمه

✓ برای توصیف سیالات مخزن و بررسی عملکرد حجمی آنها در فشارهای مختلف، انجام آزمایشات دقیق PVT و مطالعه رفتار تعادلی فازی این سیالات حائز اهمیت می باشد. در این راستا، روش های آزمایشگاهی مختلفی را می توان بر روی نمونه های این سیالات انجام داد. بطور کلی، بر اساس اطلاعاتی که مورد نیاز است سه نوع روش های آزمایشگاهی مورد استفاده قرار می گیرند.

✓ یکی از موارد حائز اهمیت در بررسی آزمایشگاهی ترکیب سیال مخزن این است، که نمونه سیال مورد آزمایش باید در شرایطی قرار بگیرد که نزدیک به شرایط اولیه مخزن باشد.

✓ در گذشته، آزمایشات تعیین ترکیب سیال مخزن در حد شناخت ترکیب آن (بصورت میزان متان تا هگزان) انجام می گرفت و هپتان و اجزای سنگینتر از آن بصورت یک بخش واحد بازنه و ماکرو اجزای سنگینتر

بخش

آزمایشات اولیه و روتین

آزمایشات اولیه و روتین

✓ این آزمایشات به طور معمول برای توصیف سیال هیدروکربنی مخزن انجام می شوند و معمولاً شامل آزمایشات زیر است:

✓ ۱- آنالیز ترکیبی سیال

✓ ۲- آزمایش انبساط ترکیب - ثابت

✓ ۳- آزمایش تفکیک کننده

✓ ۴- آزمایش دستگاه تفکیک کننده

✓ ۸- آ. ا. ش. ت. خ. ا. ح. ه. ش. ا. ت.

بهار ۹۳

✓ این نوع آزمایش ساده می باشد و بطور معمول در آزمایشگاه های که در مناطق عملیاتی و نزدیک چاه ها قرار دارند، انجام می شود. این آزمایشات معمولاً شامل روش های تعیین وزن مخصوص و نسبت گاز به نفت سیالات هیدروکربنی می باشند.

بخش

آزمایشات مخصوص

آزمایشات مخصوص

✓ این آزمایشات برای موارد خاص انجام می شوند. اگر یک مخزن تحت تزریق امتزاجی گاز و یا یک برنامه بازگردانی گاز قرار گرفته باشد، این آزمایشات را می توان بر روی سیال این مخزن انجام داد:

✓ الف) آزمایش لوله باریک

✓ ب) آزمایش تورمی

✓ هدف از ارائه این بحث بررسی آزمایشات PVT و تشریح موارد استفاده از اطلاعات موجود در گزارشات مربوط به آنها است.

بخش

آزمایشات انبساط ترکیب -

ثابت

آزمایشات انبساط ترکیب-ثابت

✓ معمولاً آزمایش انبساط ترکیب-ثابت بر روی نمونه های نفت خام یا گاز میعانی به منظور شبیه سازی روابط فشار-حجم سیستم های هیدروکربنی انجام می شود. با استفاده از این آزمایش می توان خواص زیر را تعیین نمود:

✓ ۱- فشار اشباع (فشار نقطه حباب یا فشار نقطه شبنم)

✓ ۲- تراکم پذیری سیال تک فازی در فشار های بیشتر از فشار اشباع

✓ ۳- ضریب تراکم پذیری فاز گاز

✓ ۴- حجم کل هیدروکربن بصورت تابعی از فشار

آزمایشات انبساط ترکیب-ثابت

✓ در این آزمایش ابتدا سیال مخزن را درون یک محفظه و در فشاری بیشتر از فشار مخزن قرار می دهند (قسمت A) و سپس مرحله به مرحله با خارج کردن جیوه از محفظه، فشار کاهش داده شده و تغییرات حجم کل هیدروکربن (V_t) در هر مرحله کاهش فشار اندازه گیری می شود در خلال این آزمایش، فشار اشباع (فشار حباب یا فشار شبنم) و حجم متناظر با آن ثبت شده و بعنوان حجم مبنا (V_t) مورد استفاده قرار می گیرد (قسمت C) در ادامه، حجم سیستم هیدروکربن بصورت نسبی از حجم مبنا و بصورت تابعی از فشار ثبت می گردد. این نسبت حجم هیدروکربن به حجم مبنا، حجم نسبی نامیده می شود و به صورت ریاضی چنین تعریف می شود:

آزمایشات انبساط ترکیب-ثابت

با توجه به این معادله حجم نسبی در فشار اشباع برابر ۱ خواهد بود. این آزمایش با نام های مختلفی مانند آزمایش روابط فشار-حجم، تفکیک آبی، تبخیر آبی و انبساط آبی شناخته شده است. لازم به ذکر است که در این آزمایش هیچگونه هیدروکربنی از محفظه خارج نمی گردد و ترکیب گل مخلوط هیدروکربنی در محفظه در همان حالت اولیه ثابت باقی می ماند.

$$V_{rel} = \frac{V_t}{V_{sat}}$$

حجم نسبی = V_{rel}

$$V_t = \text{حجم کل}$$

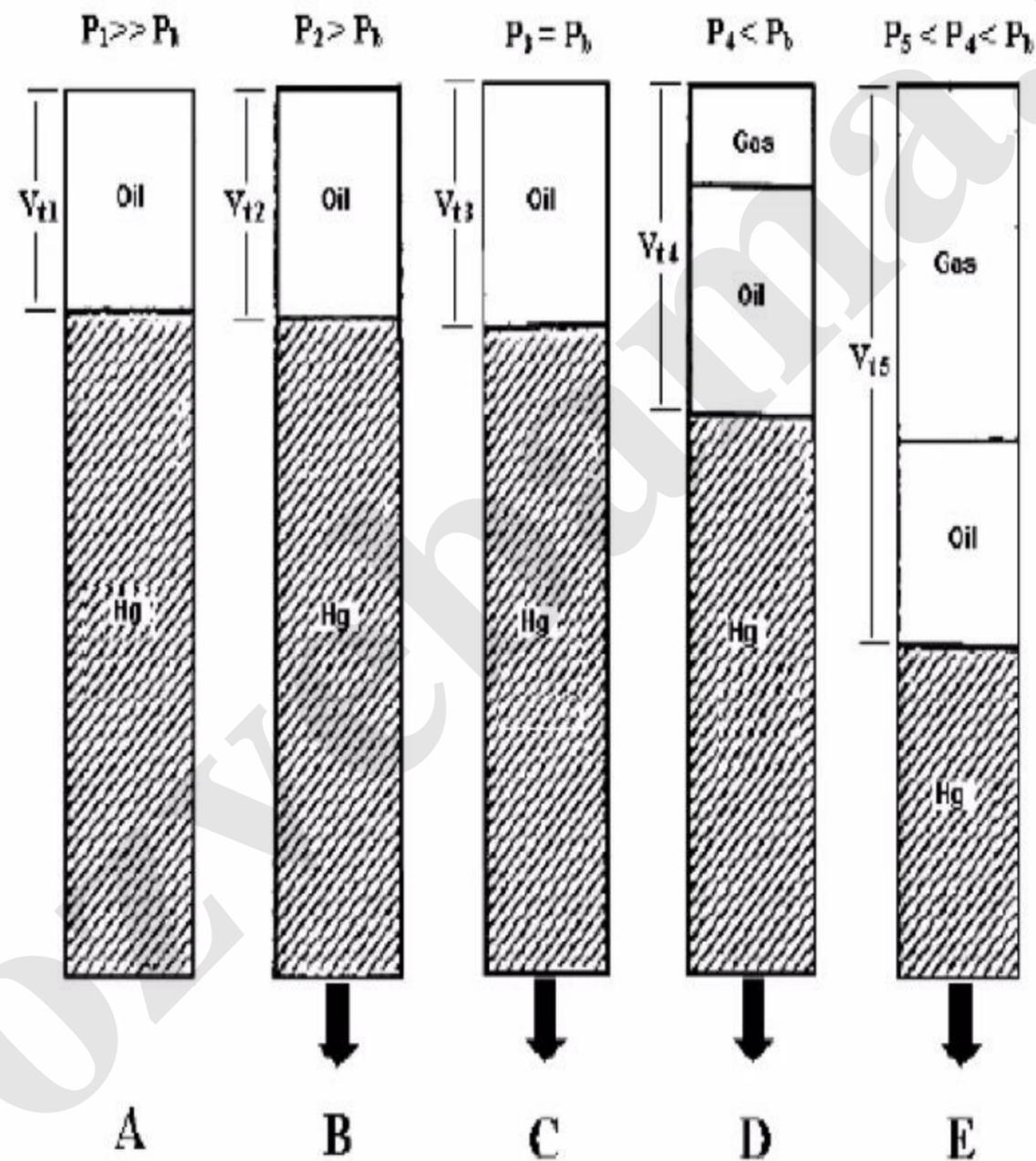
هیدروکربن

$$V_{sat} = \text{حجم}$$

هیدروژن در فشار

اشباع

آزمایشات انبساط ترکیب- ثابت



شکل ۱-۳: آزمایش انبساط ترکیب- ثابت

بخش

آزمایش تفکیک

(تبخیر) تقاضی

آزمایش تفکیک (تبخیر) تفاضلی

✓ در فرآیند تفاضلی، در هر مرحله کاهش فشار، گاز آزاد شده بطور پیوسته از سیستم جدا شده و اجازه در تماس بودن و به تعادل رسیدن فاز گاز آزاد شده با نفت داده نمی شود. به این ترتیب، در فرآیند تفکیک ترکیب کل هیدروکربن متغیر خواهد بود.

✓ با استفاده از آزمایش تفکیک تفاضلی می توان به اطلاعات زیر دسترسی پیدا کرد:

- ✓ ۱- مقدار گاز محلول در نفت بر حسب فشار
- ✓ ۲- میزان کاهش حجم نفت بصورت تابعی از فشار
- ✓ ۳- برخی از خصوصیات مهم گاز مانند ترکیب گاز آزاد شده، ضریب تراکم پذیری و وزن مخصوص گاز

✓ ۴- دانسیته، ویسکوزیته، ضریب انبساط حرارتی، ضریب انتقال حرارت

آزمایش تفکیک (تبخیر) تقاضی

✓ آزمایش تفکیک تقاضی، به عنوان بهترین روش تفکیک سیال مخزن و شبیه سازی رفتار جریان سیستم های هیدروکربنی در شرایط اشباع بحرانی گاز شناخته می شود. در این آزمایش، مشاهده می شود که به محض اینکه درصد اشباع گاز آزاد شده به مقدار اشباع بحرانی برسد، این گاز شروع به جریان یافتن و ترک نفتی که در آن محلول بوده است می کند. این مسئله نشان دهنده این واقعیت است که تحرک پذیری گاز بیشتر از نفت می باشد. انجام این آزمایش با قرار دادن نمونه نفت مخزن در یک محفظه PVT و در شرایط فشار حباب و دمای مخزن شروع می گردد.

آزمایش تفکیک (تبخیر) تقاضلی

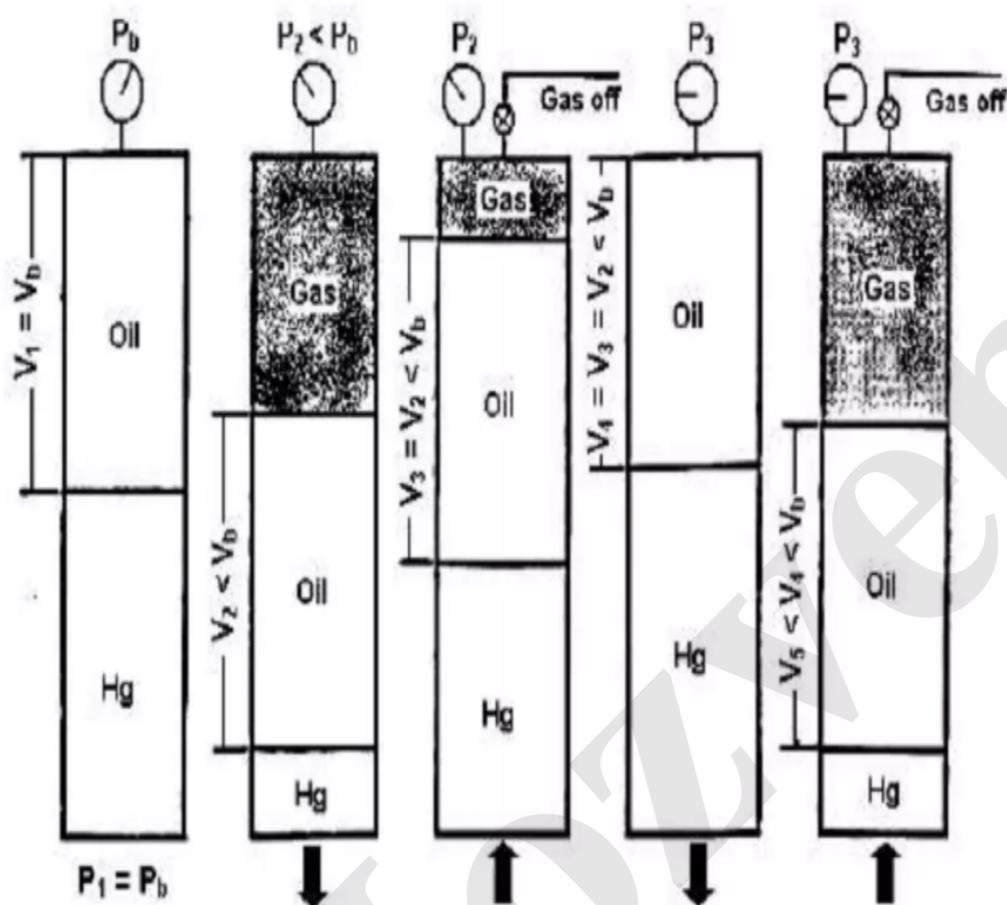
- ✓ همانگونه که در شکل زیر نشان داده شده، مرحله به مرحله فشار سیستم کاهش داده شده و در هر مرحله، گاز آزاد شده را از محفظه خارج نموده و حجم آن در شرایط استاندارد اندازه گیری می شود. علاوه بر این، حجم نفت باقیمانده (VI) نیز در هر مرحله اندازه گیری می شود. به این ترتیب، مرحله به مرحله ترکیب نفت باقیمانده دستخوش تغییر گردیده و درصد اجزا سبک آن کمتر می گردد.
- ✓ دستور العمل فوق تا رسیدن فشار به فشار اتمسفریک ادامه یافته و در پایان حجم نفت باقیمانده در فشار اتمسفریک اندازه گیری شده و به حجم در دمای ۶۰ درجه فارنهایت تبدیل می شود.

آزمایش تفکیک (تبخیر) تقاضلی

✓ ضریب حجمی تقاضلی، که به آن ضریب حجم نسبی نفت نیز گفته می شود. در همه مراحل مختلف کاهش فشار با تقسیم حجم نفت ثبت شده (V_L) بر حجم نفت باقیمانده (V_{SC}) محاسبه می شود:

$$Bod = \frac{V_L}{V_{SC}} \quad \checkmark$$

✓ نسبت گاز به نفت تقاضلی نیز در هر مرحله با تقسیم حجم گاز محلول به حجم نفت باقیمانده



شکل ۳-۴: آزمایش تفکیک تقاضلی

آزمایش تفکیک (تبخیر) تقاضلی

جدول ۳-۴: داده های آزمایش تفکیک آبی

Pressure (psig)	Solution Gas/Oil Ratio R_{so}	Relative Oil Volume B_{od}	Relative Total Volume B_{td}	Oil Density gr/cc	Deviation Factor Z	Gas Formation Volume Factor	Incremental Gas Gravity
$P_b = 1936$	933	1.730	1.730	0.6484			
1700	841	1.679	1.846	0.6577	0.864	0.01009	0.885
1500	766	1.639	1.982	0.6650	0.869	0.01149	0.894
1300	693	1.600	2.171	0.6720	0.876	0.01334	0.901
1100	622	1.563	2.444	0.6790	0.885	0.01591	0.909
900	551	1.525	2.862	0.6863	0.898	0.01965	0.927
700	479	1.486	3.557	0.6944	0.913	0.02559	0.966
500	400	1.440	4.881	0.7039	0.932	0.03626	1.051
300	309	1.382	8.138	0.7161	0.955	0.06075	1.230
185	242	1.335	13.302	0.7256	0.970	0.09727	1.423
120	195	1.298	20.439	0.7328	0.979	0.14562	1.593
0	0	1.099		0.7745			2.375

شاخص API نفت در دمای $60^\circ F = 34.6^\circ C$

دلبسته نفت در دمای $60^\circ F = 0.8511$

آزمایش تفکیک (تبخیر) تقاضلی

✓ مقادیر ضریب انحراف
گاز (ضریب Z) که در ستون ۶
آورده شده نشان دهنده ضریب
انحراف گاز تفکیک شده در هر
فشار خاص می باشد و با
استفاده از حجم گاز تفکیک
شده توسط رابطه زیر محاسبه
می شود:

✓ ستون C در جدول نشان دهنده
ای حجم نسبی کل (Btd) می
باشد که بوسیله معادله زیر
تعریف می شود:

$$Btd = Bod + (Rsdb - Rsd)Bg \quad \checkmark$$

$$Btg = \text{حجم نسبی کل} \quad \checkmark$$

$$Bg = \text{ضریب حجمی گاز} \quad \checkmark$$

آزمایش تفکیک (تبخیر) تقاضلی

✓ ستون ۷ در جدول شامل ضریب
✓ حجمی گاز می باشد که بوسیله
✓ زیر تعریف می شود:

$$Z = \frac{PV}{T} * \frac{T_{SC}}{P * V}$$

$$Bg = \frac{P_{SC}}{T_{SC}} * \frac{ZT}{P}$$

$$Bg = \frac{FT^3}{SCF} \text{ ضریب حجمی گاز}$$

$$T = \text{دما} \cdot R$$

$$P = \text{فشار محفظه} \cdot \text{psia}$$

$$T = \text{دمای استاندارد} \cdot R$$

$$P = \text{فشار استاندارد} \cdot \text{psia}$$

✓ $V =$ حجم گاز تفکیک شده در

محفظه PVT در فشار P و

دمای T

✓ $V_{SC} =$ حجم گاز تفکیک شده در

شرایط استاندارد

منابع مورد استفاده

1. 1. ترجمه کتاب طارق احمد. ترجمه رحيم سيلاوى - ۱۳۸۶

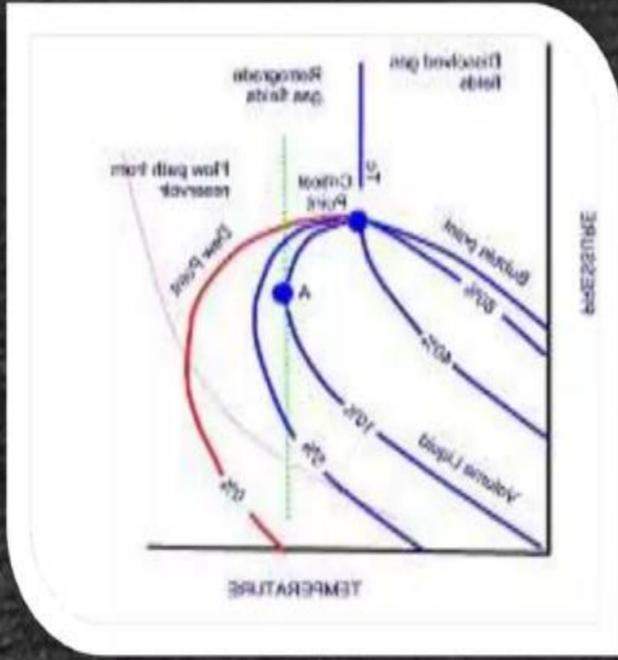


پرسی و پاسخ



زَكَاةُ الْعِلْمِ بَدَلُهُ لِمُسْتَحِقِّهِ وَإِجْهَادُ النَّفْسِ فِي الْعَمَلِ بِهِ؛
امام علی علیہ السلام (غرر الحکم و درر الکلم، ص ۳۹۱)
زکات دانش، گذاشتن آن در اختیار کسی است که سزاوار آن است و به رنج
آفکندن نفس در راه علم به آن. (میزان الحکمیج ۵ حدیث ۱۷۸۰۱)

شماره پروژہ: 13



آزمایشات PVT سیالات مخزن: Separator Test

درس خواص سیالات مخزن

900236678 عالمی پور. حامد. h.alamipoor@yahoo.com



واحد
فوجان
بہار ۹۳
(۲-۹۲)

مدرس: حسین اعلمی نیا

H.AlamiNia@Gmail.Com

فهرست مطالب

مقدمه

۲. آزمایشات تفکیک کننده

۳. تصیح داده های تفاضلی به شرایط تفکیک کننده

بخش

مقدمه

مقدمه

✓ هدف از انجام آزمایشات تفکیک کننده، مشخص نمودن نحوه تغییرات رفتار حجمی تغییرات رفتار حجمی سیال مخزن در هنگام عبور از یک یا چند دستگاه تفکیک کننده می باشد.

✓ نتایج این آزمایش به شدت تابع شرایط دما و فشار تجهیزات و دستگاه های تفکیک کننده می باشد.

✓ عمده ترین هدف انجام آزمایش تفکیک کننده، شناخت اطلاعات لازم لازم آزمایشگاهی به منظور حصول بهینه ترین شرایط تفکیک در سطح زمین می باشد بطوری که در این شرایط بتوان میزان نفت تولیدی در تانک ذخیره به حداکثر رساند.

✓ علاوه بر این، چنانچه نتایج آزمایش تفکیک کننده بطور مناسب با نتایج تفکیک تفاضلی ادغام شوند، می توان مقادیر متوسطی برای

بخش

آزمایشات تفکیک کننده

آزمایشات تفکیک کننده

- ✓ در این آزمایش ابتدا نمونه نفت درون یک محفظه PVT و در شرایط فشار اشباع و دمای مخزن قرار داده می شود.
- ✓ حجم این نمونه نفت به عنوان V در نظر گرفته می شود. سپس این نمونه نفت در یک سیستم چند مرحله ای آزمایشگاهی تحت فرآیند تفکیک قرار می گیرد.
- ✓ روش کار به این صورت است که در یک شرایط آزمایشگاهی، نمونه نفت یک تا سه مرحله تفکیک را می گذراند بطوری که فشار در هر مرحله نسبت به مرحله قبل کمتر خواهد بود.

آزمایشات تفکیک کننده

✓ گازی که در اثر کاهش فشار از نفت تفکیک می شود و در پایان هر مرحله از درون دستگاه جداگشته و حجم و وزن مخصوص آن در شرایط استاندارد اندازه گیری می شود.

✓ حجم نفت باقی مانده در آخرین مرحله تفکیک (که ایفاکننده شرایط تانک ذخیره می باشد) اندازه گیری شده و به عنوان V در نظر گرفته می شود.

✓ با استفاده از این داده های اندازه گیری شده می توان ضریب حجمی نفت و حلالیت گاز را چنین محاسبه نمود

آزمایشات تفکیک کننده

✓ B_{ofb} = ضریب حجمی نفت در فشار حباب

$$B_{ofb} = \frac{V_{sat}}{(V_o)_{st}} \checkmark$$

✓ R_{sfb} = نسبت گاز محلول به نفت (حلالیت گاز در نفت)

✓ V = حجم کل گازی که از دستگاه های تفکیک کننده جدا شده است

$$R_{sfb} = \frac{(V_g)_{sc}}{(V_o)_{st}} \checkmark$$

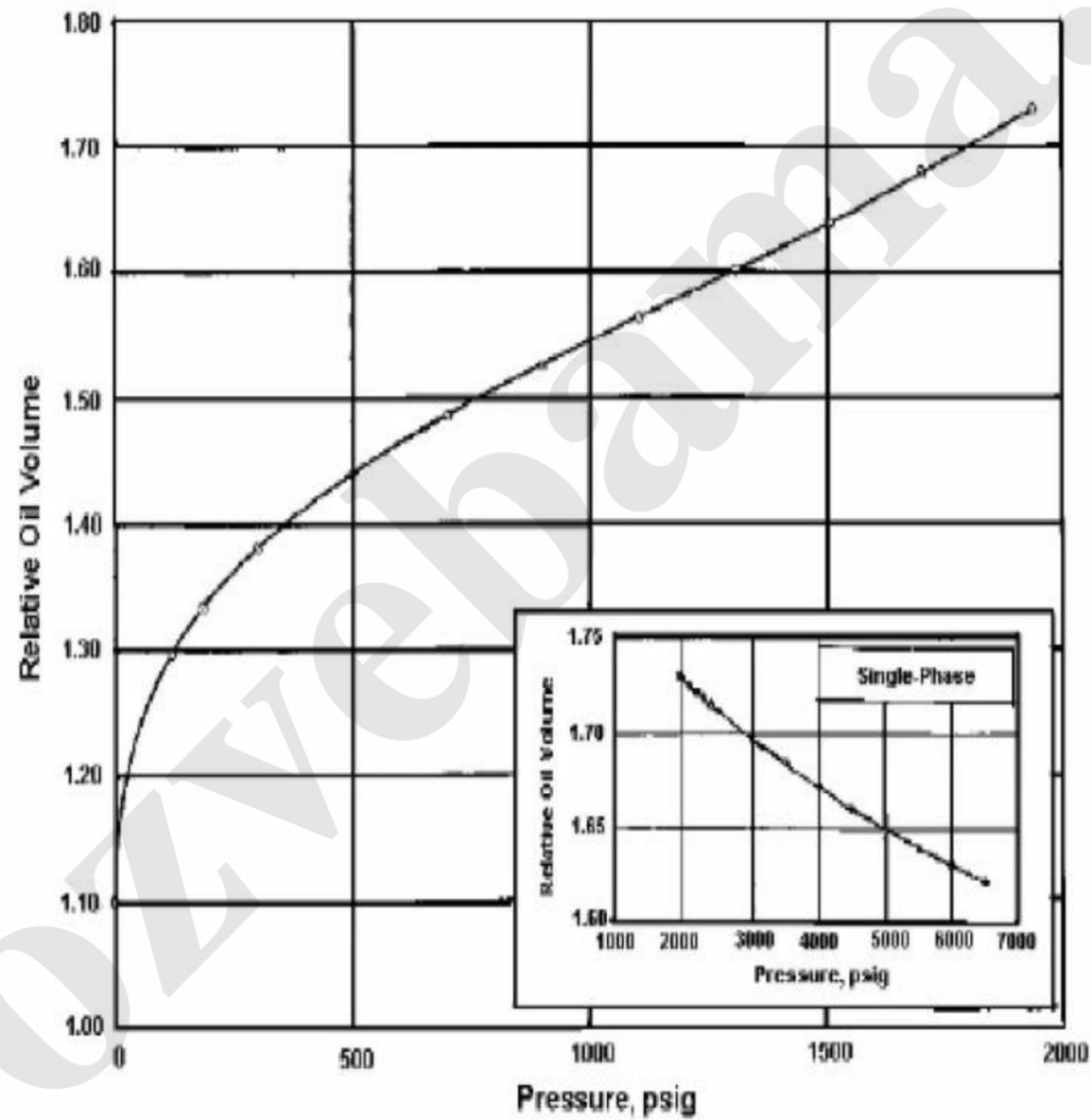
آزمایشات تفکیک کننده

✓ معمولاً در کیه مراحل تفکیک دما ثابت نگاه داشته می شود. غالباً توصیه می شود که عملیات تفکیک در چهار مرحله و به منظور تعیین بهینه ترین فشار تفکیک کننده انجام می شود.

✓ بهینه ترین فشار تفکیک کننده فشاری خواهد بود که در آن کمترین ضریب حجمی نفت، بیشترین شاخص API نفت تانک ذخیره و کمترین حجم گاز در تانک ذخیره موجود باشد.

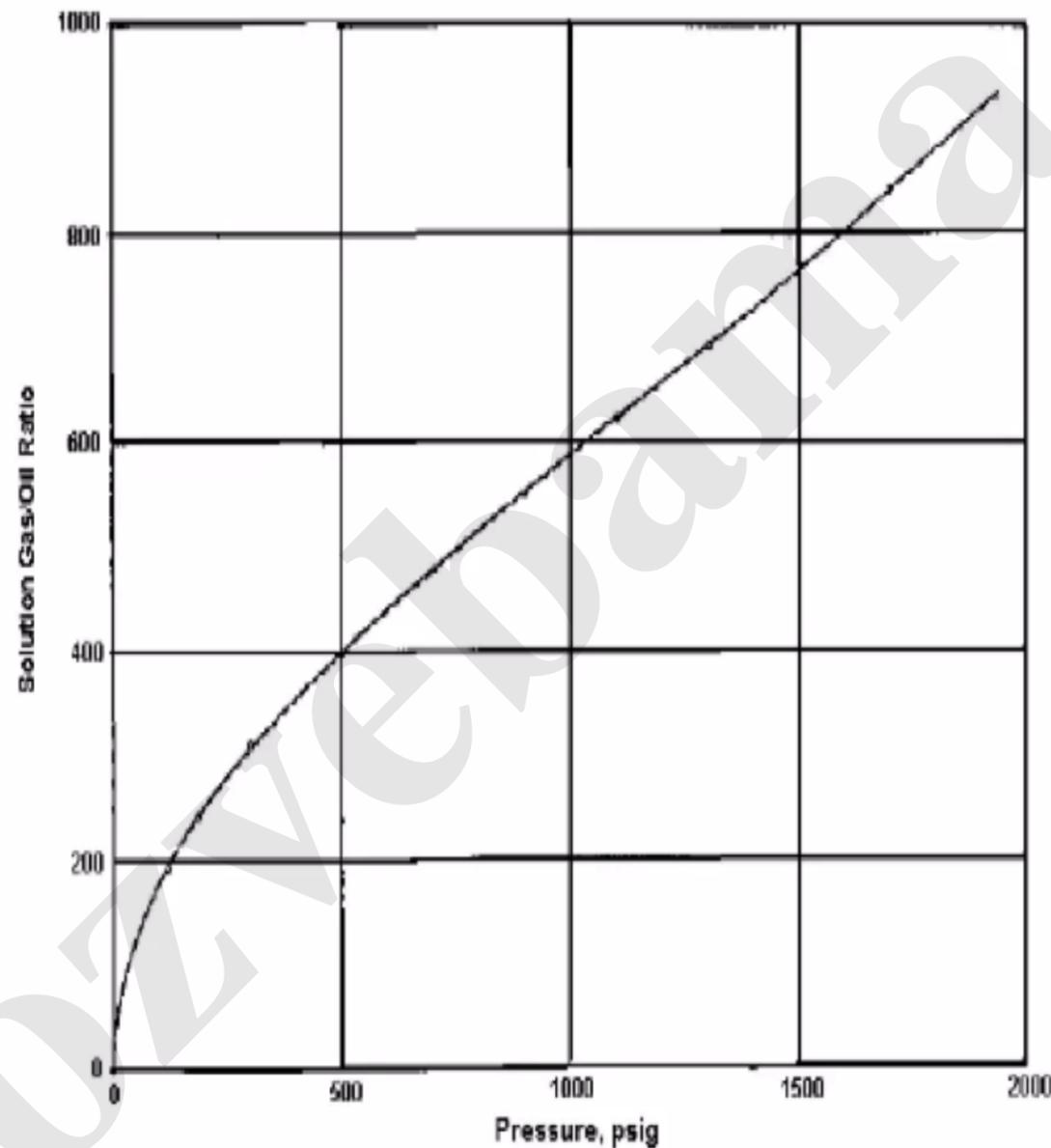
✓ نمونه ای از یک آزمایشگاه تفکیک کننده دو مرحله که توسط MOSES در سال ۱۹۸۶ انجام شده در جدول ۵-۳ ارائه شده است بر اساس داده های این جدول در فشار ۱۰۰ psia، نفت دارای کمترین ضریب حجمی و بیشترین شاخص API می باشد. بنابراین، برای این نمونه نفت، بهینه ترین فشار تفکیک کننده ۱۰۰ psia می باشد.

آزمایشات تفکیک کننده



شکل ۵-۳: حجم نسبی بر حسب فشار

آزمایشات تفکیک کننده



شکل ۳-۶: نسبت گاز محلول به نفت بر حسب فشار

توضیح نمودار

✓ جدول ۳-۵ بیان کننده این مطلب است که مقادیر داده های PVT نفت خام وابسته به روش تفکیک در سطح می باشد در جدول ۶-۳، نتایج یکی از آزمایشات تفکیک کننده بر روی نفت خام BIG BUTTE ارائه شده است. نتایج آزمایش تفکیک تفاضلی نشان می دهد که نسبت گاز محلول به نفت در فشار حباب برابر 933 scf/stb است، در حالیکه در آزمایش تفکیک کننده این مقدار برابر 646 scf/stb گزارش شده است.

✓ این تفاوت قابل ملاحظه بیانگر این واقعیت است که این فرآیند ها که طی آنها نفت باقیمانده و نفت تانک ذخیره حاصل شده است با هم متفاوت می باشد.

بخش
نصیح داده های تفکیک
تفاضلی به شرایط تفکیک
کننده

تصحیح داده های تفکیک کننده

✓ برای انجام محاسبات موازنه مواد، داشتن ضریب حجمی نفت (Bo) م
حلالیت گاز در نفت (Rs) بصورت تابعی از فشار مخزن الزامی است. یک
روش ایده آل برای بدست آوردن این داده ها به این صورت است که
حجم زیادی از نفت خام را در شرایط فشار حباب و دمای مخزن در
محفظه PVT قرار داده و با کاهش فشار و انجام تفکیک آنی در تفکیک
کننده سطحی و تانک ذخیره، حجم نفت تانک ذخیره، حجم نفت
تانک ذخیره و حجم گاز تفکیک شده را اندازه گیری نموده و پس از
آن به محاسبه Bo، Rs اقدام نمود. این فرآیند بطور متوالی در فشار
های کمتر تکرار می شود تا بتوان منحنی های Bo، Rs بر حسب فشار
را بدست آورد.

Amyx

✓ Amyx و همکارانش در سال ۱۹۶۰ و Dake در سال ۱۹۷۸ دستورالعملی برای رسم نمودارهای ضریب حجمی نفت و حلالیت گاز بر حسب فشار بر حسب فشار با استفاده از داده های آزمایش تفکیک تفاضلی و آزمایش تفکیک کننده ارائه نمودند. مراحل مختلف این دستورالعمل به شرح زیر است:

✓ ۱- ضرایب کاهش حجم نفت در فشارهای مختلف را با تقسیم ضریب حجمی نسبی در فشار (Bod) بر ضریب حجمی نسبی در فشار حباب (Bodb) بدست آورید:

$$Sod = \frac{Bod}{Bodb} \quad \checkmark$$

Amyx

✓ $Bod =$ ضریب حجمی نسبی

تفاضلی در فشار p

✓ $Bodb =$ ضریب حجمی سازند

تفاضلی در فشار حباب

✓ $Sod =$ ضریب کاهش حجم نفت

تفاضلی

✓ مقدار ضریب کاهش نفت در

فشار حباب برابر یک و در فشار

های پایین تر از فشار حباب

کمتر از یک خواهد بود.

✓ مرحله ۲- ضرایب حجمی

نسبی (Sod) را با ضریب حجمی

نفت در فشار حباب مربوط به

آزمایش تفکیک را برای فشار

های مختلف بصورت زیر تصیح

کنید:

$$Bb = (Bofb)(Sod) \quad \checkmark$$

منابع مورد استفاده

1. ترجمه کتاب طارق احمد. ترجمه رحيم سيلاوى - ۱۳۸۶

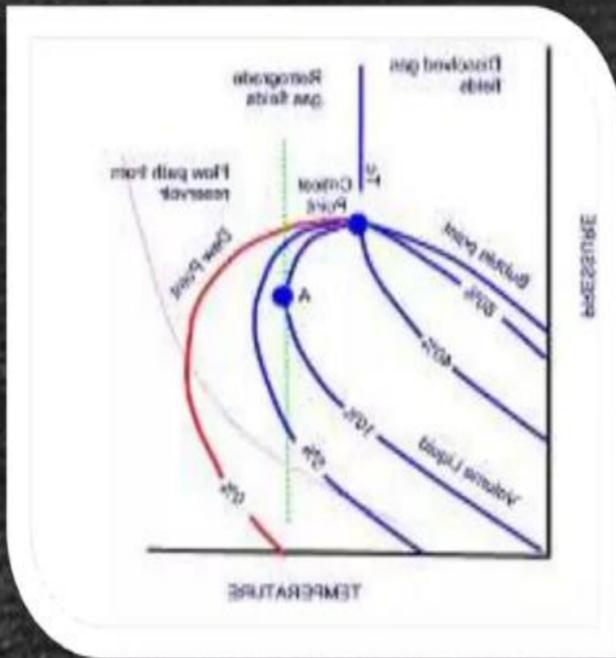


پرسی و پاسخی



زَكَاةُ الْعِلْمِ بَدَلُهُ لِمُسْتَحِقِّهِ وَإِجْهَادُ النَّفْسِ فِي الْعَمَلِ بِهِ؛
امام علی علیہ السلام (غرر الحکم و درر الکلم، ص ۳۹۱)
زکات دانش، گذاشتن آن در اختیار کسی است که سزاوار آن است و به رنج
آفکندن نفس در راه علم به آن. (میزان الحکمیج ۵ حدیث ۱۷۸۰۱)

شماره پروژه: ۱۴



آزمایش تفکیک (تبخیر) تقاضلی

درس خواص سیالات مخزن

۹۱۰۱۲۵۲۵۳، رضا غلامی، REZA.GHOLAMI1393.1393@GMIL.COM



واحد
فوجان
بهار ۹۳
(۲-۹۲)

مدرس: حسین اعلمی نیا

H.AlamiNia@Gmail.Com

فهرست مطالب

آزمایش تفکیک (تبخیر) تفاضلی

۲. تصحیح داده های آزمایش تفکیک تفاضلی

بخش

اول آزمایش تفکیک تفاضلی

اطلاعات آزمایش تفکیک تقاضلی

✓ با استفاده از آزمایش تفکیک تقاضلی می توان به اطلاعات زیر دسترسی پیدا کرد:

- ✓ ۱- مقدار گاز محلول در نفت بر حسب فشار
- ✓ ۲- میزان کاهش حجم نفت بصورت تابعی از فشار
- ✓ ۳- برخی از خصوصیات مهم گاز مانند ترکیب گاز آزاد شده، ضریب تراکم پذیری و وزن مخصوص گاز
- ✓ ۴- دانسیته نفت باقی مانده بصورت تابعی از فشار

آزمایش تفکیک تفاضلی

✓ آزمایش تفکیک تفاضلی بعنوان بهترین روش تفکیک سیال مخزن و شبیه سازی رفتار جریان سیستم های هیدروکربنی در شرایط اشباع بحرانی گاز ۱۹ شناخته شده است. در این آزمایش، مشاهده می شود که به محض اینکه درصد اشباع گاز آزاد شده به مقدار اشباع بحرانی برسد، این گاز شروع به جریان یافتن و ترک نفتی که در آن محلول بوده است می کند. این مسئله نشان دهنده این واقعیت است که تحرک پذیری گاز بیشتر از نفت می باشد.

آزمایش تفکیک تقاضلی

✓ انجام این آزمایش با قرار دادن نمونه نفت مخزن در یک محفظه PVT و در شرایط فشار حباب و دمای مخزن شروع می گردد. همانگونه که در شکل ۴-۳ نشان داده شده است، مرحله به مرحله فشار سیستم کاهش داده شده و در هر مرحله، گاز آزاد شده را از محفظه خارج نموده و حجم آن در شرایط استاندارد اندازه گیری میشود. علاوه بر این، حجم نفت باقی مانده (V_l) نیز در هر مرحله اندازه گیری می شود.

✓ به این ترتیب، مرحله به مرحله ترکیب نفت بایمانده دستخوش تغییر گردیده و درصد اجزاء سبک آن کمتر می گردد.

آزمایش تفکیک تفاضلی

✓ دستوالعمل فوق تا رسیدن فشار به فشار اتمسفر یک ادامه یافته و در پایان حجم نفت باقیمانده در فشار اتمسفر یک اندازه گیری شده و به حجم در دمای 60°F (V_{sc}) تبدیل می شود.

✓ ضریب حجمی تفاضلی $(B_{od})^{20}$ که به آن ضریب حجم نسبی نفت نیز گفته میشود، در همه مراحل مختلف کاهش فشار با تقسیم حجم نفت ثبت شده (V_l) بر حجم نفت باقی مانده (V_{sc}) محاسبه می شود:

$$B_{od} = \frac{V_l}{V_{sc}}$$

(۳-۸) ✓

در ادامه اسلاید قبل

✓ نسبت گاز به نفت تفاضلی ۲۱ نیز در هر مرحله با تقسیم حجم گاز محلول به حجم نفت باقیمانده محاسبه میشود.

✓ در جدول ۳-۴، نتایج آزمایش تفکیک تفاضلی نفت خام میدان Big Butte ارائه شده است. این آزمایش نشان می دهد که نسبت گاز به نفت تفاضلی و حجم نسبی نفت در فشار حباب به ترتیب برابر 933 scf/STB و 1.730 bbl/STB می باشند.

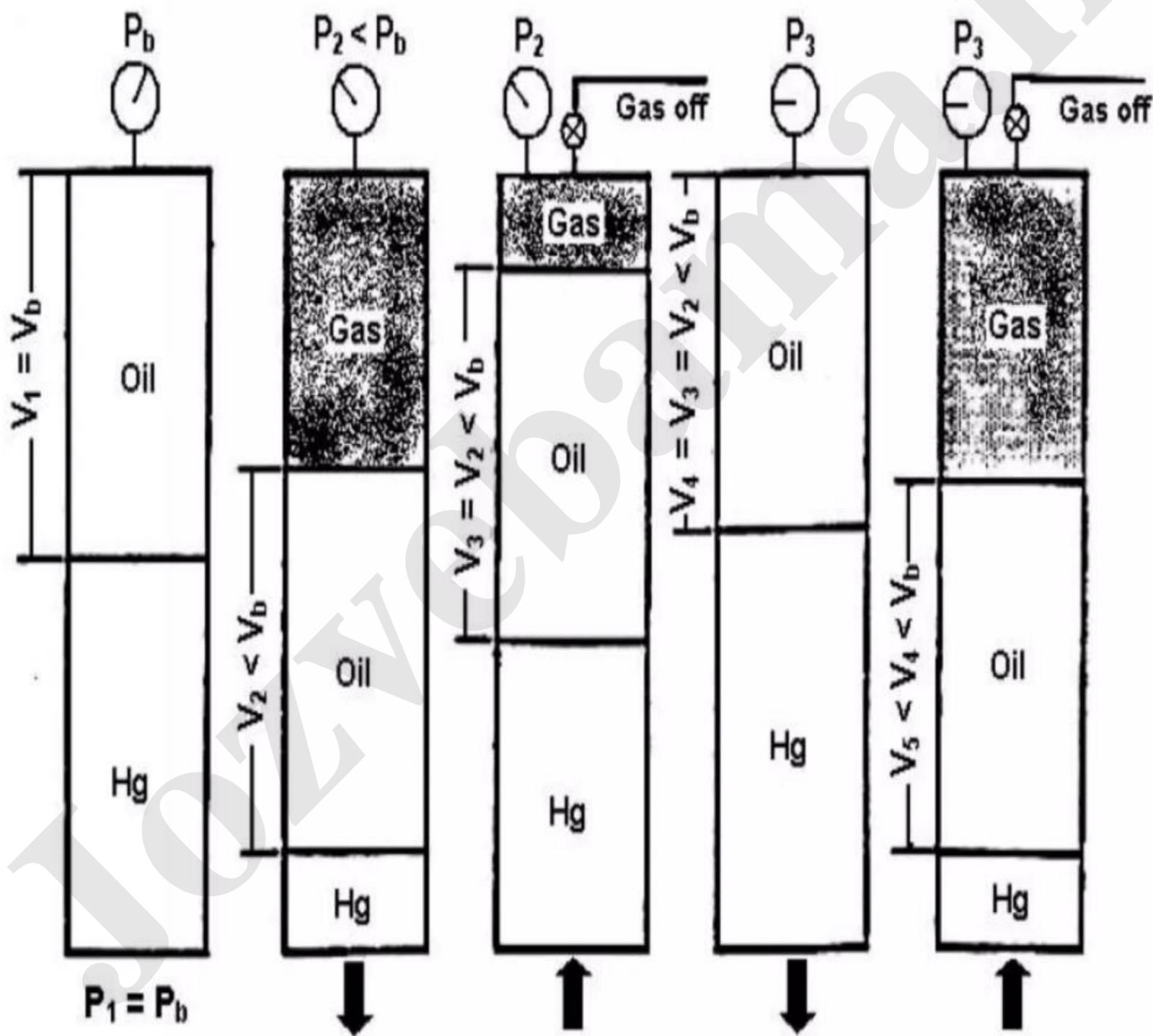
در ادامه اسلاید قبل

✓ اگر این دو خاصیت به ترتیب با نمادهای B_{odb} و R_{sdb} نشان داده شوند:

$$B_{odb} = 1.730 \text{ bbl/STB} \quad \checkmark$$

$$R_{sdb} = 933 \text{ scf/STB} \quad \checkmark$$

آزمایش تفکیک تفاضلی



شکل ۳-۴: آزمایش تفکیک تفاضلی

داده های آزمایش تفکیک آبی

✓ شاخص API نفت
در دمای

✓ $34.6^{\circ} API$
= $60^{\circ}F$

✓ دانسیته نفت در
دمای

$0.8511 = 60^{\circ}F$

جدول ۳-۴: داده های آزمایش تفکیک آبی

Pressure (psig)	Solution Gas/Oil Ratio R_{sg}	Relative Oil Volume B_{rel}	Relative Total Volume B_{td}	Oil Density gr/cc	Deviation Factor Z	Gas Formation Volume Factor	Incremental Gas Gravity
$P_b = 1936$	933	1.730	1.730	0.6484			
1700	841	1.679	1.846	0.6577	0.864	0.01009	0.885
1500	766	1.639	1.982	0.6650	0.869	0.01149	0.894
1300	693	1.600	2.171	0.6720	0.876	0.01334	0.901
1100	622	1.563	2.444	0.6790	0.885	0.01591	0.909
900	551	1.525	2.862	0.6863	0.898	0.01965	0.927
700	479	1.486	3.557	0.6944	0.913	0.02559	0.966
500	400	1.440	4.881	0.7039	0.932	0.03626	1.051
300	309	1.382	8.138	0.7161	0.955	0.06075	1.230
185	242	1.335	13.302	0.7256	0.970	0.09727	1.423
120	195	1.298	20.439	0.7328	0.979	0.14562	1.593
0	0	1.099		0.7745			2.375

در ادامه اسلاید قبل

✓ ستون C در جدول ۳-۴ نشان دهنده حجم نسبی کل (B_{td}) می باشد که بوسیله معادله زیر تعریف میشود:

$$B_{td} = B_{od} + (R_{sdb} - R_s)B_g \quad (۳-۹) \quad \checkmark$$

✓ B_{td} = حجم نسبی کل، bbl/STB

✓ B_g = ضریب حجمی گاز، bbl/scf

در ادامه اسلاید قبل

✓ مقادیر ضریب انحراف گاز (ضریب Z) که در ستون ۶ جدول ۴-۳ آورده شده است نشاندهنده ضریب انحراف گاز تفکیک شده در هر فشار خاص می باشد و با استفاده از حجم گاز تفکیک شده توسط رابطه زیر محاسبه می شود:

$$Z = \left(\frac{PV}{T} \right) \left(\frac{T_{sc}}{P_{sc}V_{sc}} \right) \quad (3-10) \quad \checkmark$$

✓ V = حجم گاز تفکیک شده در محفظه PVT در فشار P و در دمای T

✓ V_{sc} = حجم گاز تفکیک شده در شرایط استاندارد

در ادامه اسلاید قبل

✓ ستون ۷ جدول ۳-۴ شامل ضریب حجمی گاز می باشد که بوسیله معادله زیر تعریف می شود:

$$B_g = \left(\frac{P_{sc}}{T_{sc}} \right) \frac{ZT}{P} \quad (3-11) \quad \checkmark$$

✓ B_g = ضریب حجمی گاز، ft^3/scf

✓ T = دما، $^{\circ}R$

✓ P = فشار محفظه، $psia$

✓ T = دمای استاندارد، $^{\circ}R$

✓ P = فشار استاندارد، $psia$

در ادامه اسلاید قبل

✓ Moses در سال ۱۹۸۶ خاطرنشان نمود که رسم داده های آزمایشگاهی حجم نسبی تفاضلی و نسبت گاز به نفت تفاضلی بر حسب فشار (شکل‌های ۵-۳ و ۶-۳) می تواند بعنوان یک ایده اولیه برای محاسبه B_0 و R_S مورد نیاز در محاسبات مهندسی نفت مورد استفاده قرار گیرد.

✓ ذکر این نکته ضروری است که، آزمایش تفکیک تفاضلی به نوعی بیان کننده رفتار نفت در مخزن به هنگام کاهش فشار می باشد. بنابراین بایستی راهی اتخاذ شود تا بتوان این نفت را به سطح زمین آورده و به درون دستگاه های تفکیک کننده و تانک ذخیره هدایت نمود.

بخش دوم تصحیح داده های
آزمایش تفکیک تفاضلی

تصحیح داده های حجم نسبی (B_{od}) بر حسب فشار

✓ دستورالعمل تصحیح مقادیر آزمایشگاهی B_{od} برای فشار حباب جدید (P_b^{new}) به شرح زیر است:

✓ مرحله ۱- مقادیر آزمایشگاهی B_{od} را بر حسب فشار رسم کنید.

✓ مرحله ۲- بهترین خط راست را برای داده هایی از فشار که در محدوده متوسط (در حدود ۳۰ تا ۹۰ درصد P_b) قرار دارند رسم کنید.

✓ مرحله ۳- بهترین خط راست مذکور را تا فشار حباب جدید متداد دهید (همانگونه که در شکل ۹-۳ نشان داده شده است).

در ادامه اسلاید قبل

✓ مرحله ۴- اختلاف عمودی بین بهترین خط راست و مقدار B_{od} در فشار حباب قدیم (مقدار ΔB_1 در شکل ۹-۳) را محاسبه نمایید. سپس فشار حباب جدید را بر روی خط راست مشخص نموده و به میزان ΔB_1 به صورت عمودی از خط راست فاصله بگیرید.

✓ مرحله ۵- برای هر فشار کمتر از فشار حباب قدیم مقدار $A B_2$ در $\Delta P = P_b^{old} - P$ را محاسبه نموده و به اندازه این ΔB_2 در نقطه $(P_b^{new} - \Delta P)$ از خط راست بصورت عمودی فاصله بگیرید.

✓ مرحله ۶- مراحل فوق را برای فشارهای مختلف تکرار نموده و منحنی نقاط جدید B_{od} را بگونه ای رسم نمایید که خط راست را در همان نقطه ای قطع کند که منحنی B_{od} قدیم قطع کرده است.

تصحیح داده های نسبت گاز به نفت محلول

✓ نحوه تصحیح داده های نسبت گاز به نفت محلول برای آزمایش تفکیک تفاضلی (R_{sd}) مشابه روش تصحیح داده های حجم نسبی (روش فوق الذکر) می باشد.

تصحیح داده های ویسکوزیته

- ✓ برای تعیین ویسکوزیته نفت در فشار های کمتر از فشار حباب جدید دستوالعمل زیر را مورد استفاده قرار دهید:
- ✓ مرحله ۱- مطابق شکل ۱۰، مقدار معکوس ویسکوزیته ($1/\mu_0$) که به آن سیالیت ۲۵ می گویند را بر حسب فشار رسم نمایید
- ✓ مرحله ۲- بهترین خط راست را از نقاط رسم شده بکشید و سپس این خط را تا فشار حباب جدید امتداد دهید.
- ✓ مرحله ۳- ویسکوزیته در فشارهای بین فشار حباب قدیم و جدید را از این خط راست به دست آورید.

تعیین ویسکوزیته نفت در فشار

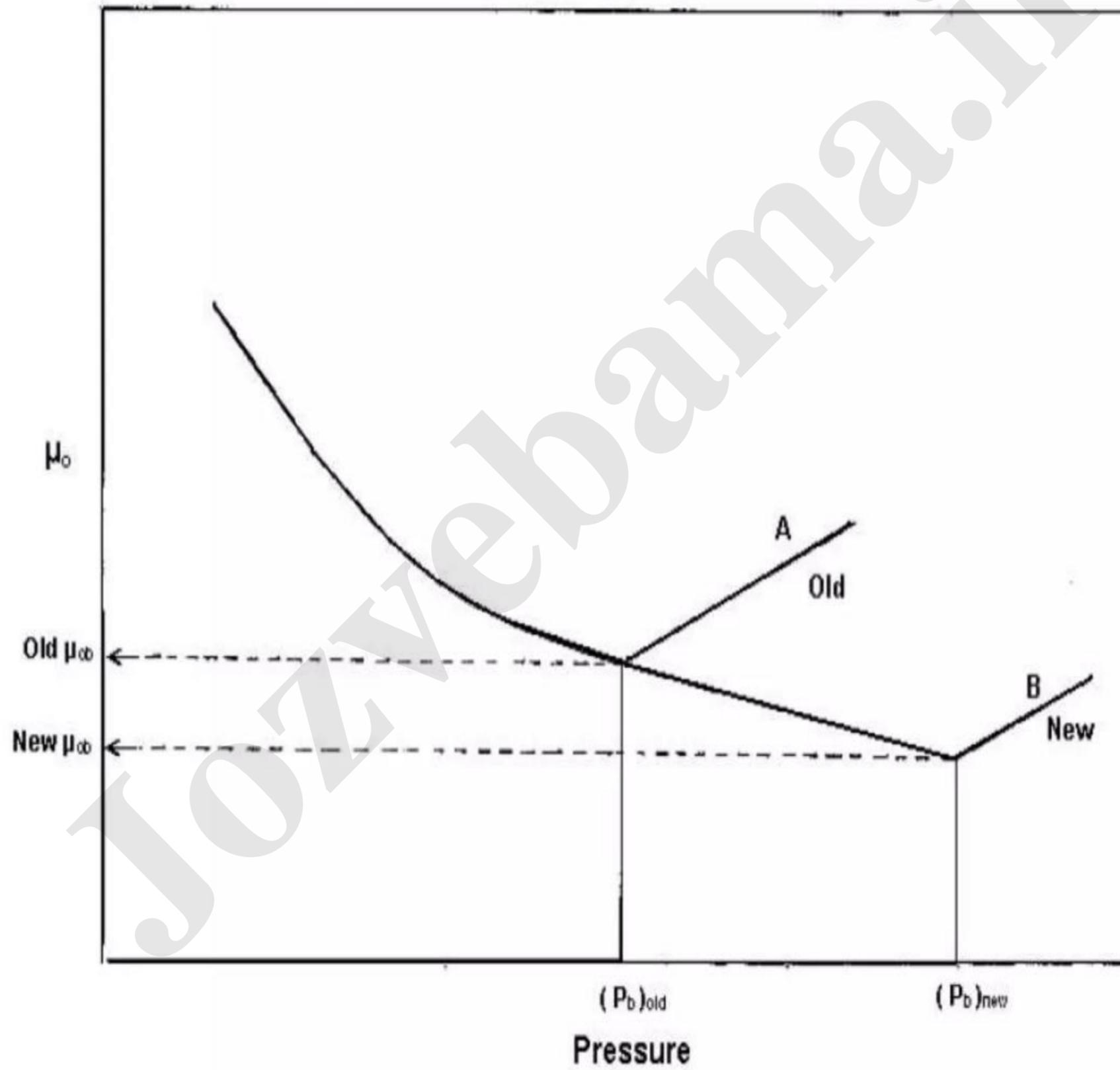
✓ برای تعیین ویسکوزیته نفت در فشارهای بیشتر از فشار حباب جدید از دستوالعمل زیر استفاده کنید:

✓ مرحله ۱- مقادیر ویسکوزیته نفت در فشارهای بیشتر از فشار حباب قدیم را بر حسب فشار رسم کرده و بهترین خط راست را از این نقاط عبور دهید (خط A در شکل ۱۱-۳). در اسلاید بعدی قرار دارد

✓ مرحله ۲- منحنی ویسکوزیته بر حسب فشار تا فشار حباب جدید امتداد داده و سپس از نقطه واقع بر این منحنی در فشار جدید خطی به موازات خط A رسم نمائید. (خط B در شکل ۱۱-۳).

✓ مرحله ۳- مقادیر ویسکوزیته در فشارهای بیشتر از فشار حباب جدید را از خط B قرائت نمائید.

شکل (۱۱-۳)



منابع مورد استفاده

1. Main Source Fa

صفحه صفحه ی ۱۲۴ تا ۱۲۷

و

صفحه ی ۱۳۸ تا ۱۳۹

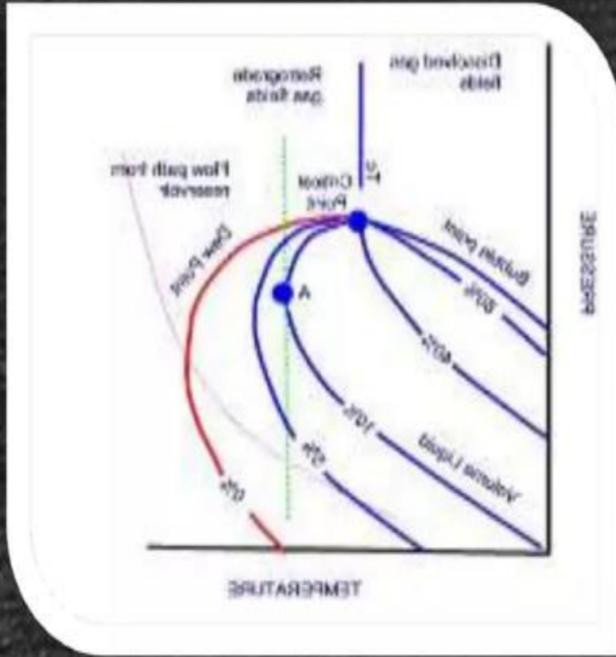


پرسی و پاسخ



زَكَاةُ الْعِلْمِ بَدَلُهُ لِمُسْتَحِقِّهِ وَاجْتِهَادُ النَّفْسِ فِي الْعَمَلِ بِهِ؛
امام علی علیہ السلام (غرر الحکم و درر الکلم، ص ۳۹۱)
زکات دانش، گذاشتن آن در اختیار کسی است که سزاوار آن است و به رنج
افکندن نفس در راه علم به آن. (میزان الحکمیج ۵ حدیث ۱۷۸۰۱)

شماره پروژه: ۲۶



محاسبات نسبت تعادل شامل نقطه ی شبنم و نقطه ی حباب

درس خواص سیالات مخزن

alireza.s1922@gmail.com - علیرضا سنگین - ۹۰۰۵۲۶۶۷۸

واحد

فوجان

بهار ۹۳

(۲-۹۲)

مدرس: حسین اعلمی نیا

H.AlamiNia@Gmail.Com



فهرست مطالب

محاسبات فشار شبنم

۲. محاسبات فشار حباب

بخش

محاسبات تعادل

کاربرد نسبت تعادل در مهندسی مخازن

تحقیقات و آزمایشات متعدد نشان می دهند که مفهوم نسبت تعادل در حل مسائل تعادل فازها در مهندسی مخازن و مهندسی فرآیند اهمیت زیادی دارد. برخی از کاربردهای عملی نسبت تعادل در این بخش تشریح خواهند شد:

۱- محاسبات فشار شبنم

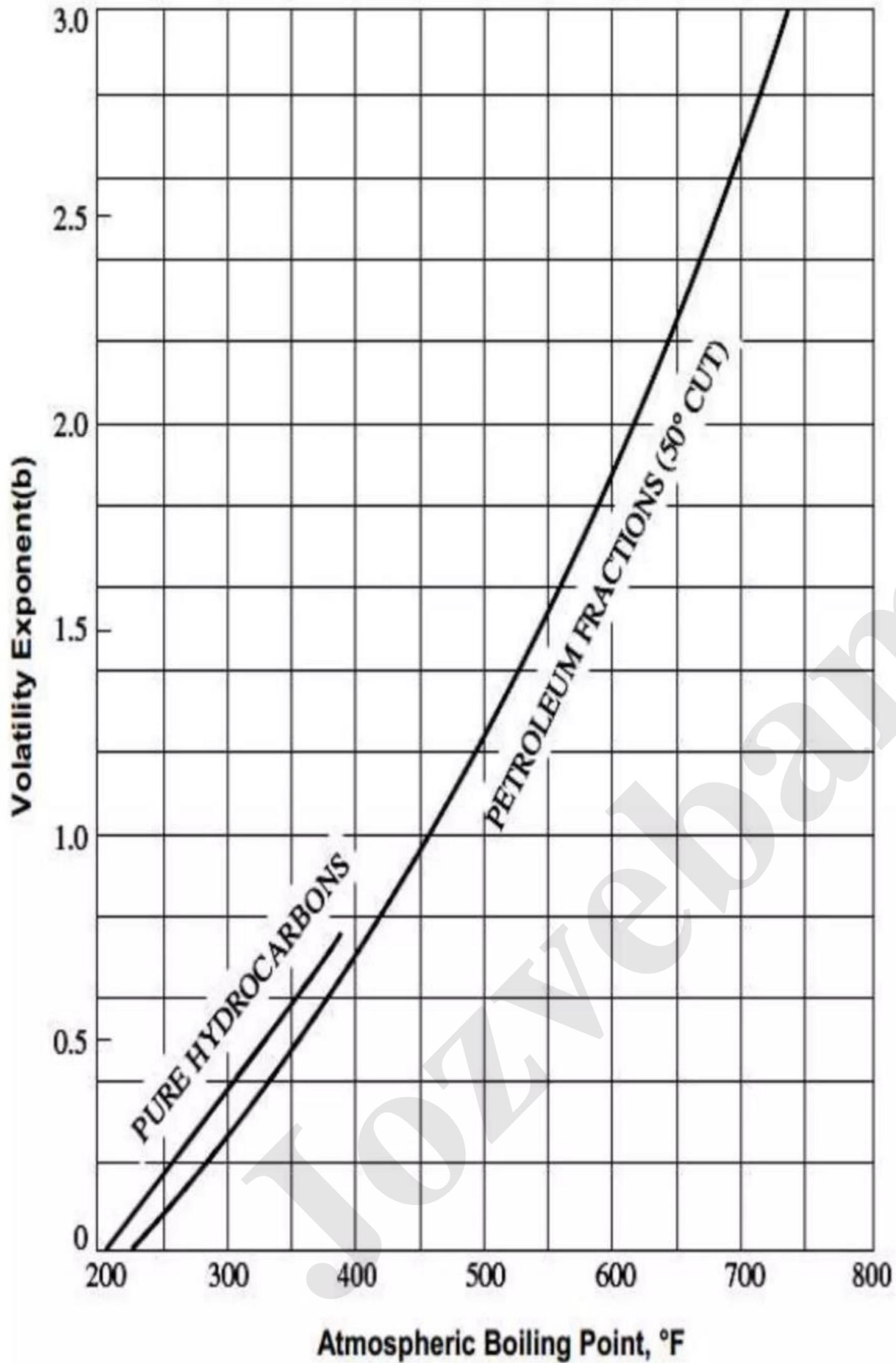
فشار شبنم (p_d) فشاری است که در آن مقدار خیلی کم از یک مایع با مقدار زیادی از گاز در حال تعادل است.

اگر مجموع مخلوط هیدروکربنی 1 lbmole باشد ($n=1$)، در فشار شبنم شرایط زیر برقرار خواهد بود:

$$n_v = 1$$

$$n_L = 0$$

محاسبات فشار تبخیر



شکل ۵-۱۵: توان فراریت بر حسب دمای جوش

محاسبات فشار شبنم

تحت این شرایط، ترکیب فاز بخار (y_i) با ترکیب کلی مخلوط هیدروکربنی (z_i) برابر خواهد بود. با اعمال این مفهوم در معادله ۱۴-۱۵ می توان نوشت:

$$\sum_i \frac{z_i}{K_i} = 1$$

(۱۵-۳۲)

با انجام یک روش حدس و خطایی میتوان معادله فوق را بمنظور تخمین فشار شبنم حل نمود. دستورالعمل تخمین فشار شبنم با استفاده از معادله ۱۵-۳۲ به شرح زیر است:

محاسبات فشار شبنم

مرحله ۱- یک مقدار برای فشار شبنم (p_d) حدس بزنید. برای اینکه حدس اولیه از دقت بیشتری برخوردار باشد، میتوان معادله Wilson (معادله ۱۷-۱۵) را در معادله ۳۲-۱۵ ترکیب نمود:

$$\sum_i \left[\frac{z_i}{\frac{P_{ci}}{P_d} \exp \left[5.37(1 + \omega_i) \left(1 - \frac{T_{ci}}{T} \right) \right]} \right] = 1$$

با حل معادله فوق، میتوان معادله زیر را برای حدس اولیه p_d بکار برد:

$$P_d = \frac{1}{\sum_i \left[\frac{z_i}{P_{ci} \exp 5.37(1 + \omega_i) \left(1 - \frac{T_{ci}}{T} \right)} \right]}$$

(۱۵-۳۳)

محاسبات فشار شبنم

یکی از روش های دیگری که برای بدست آوردن یک حدس اولیه دقیق مورد استفاده قرار می گیرد استفاده از مفهوم محلول ایده آل می باشد. اگر محلول هیدروکربنی بعنوان یک محلول ایده آل در نظر گرفته شود، نسبت تعادل هریک از اجزای این مخلوط را می توان با استفاده از معادله ۴-۱۵ تعریف نمود:

$$K_i = \frac{P_{vi}}{P}$$

با ترکیب این معادله در معادله ۲۹-۱۵ میتوان نوشت:

$$\sum_i \left[z_i \left(\frac{P_d}{P_{vi}} \right) \right] = 1$$

محاسبات فشار شبنم

بنابراین، با حل معادله فوق میتوان معادله زیر را برای حدس اولیه P_d مورد استفاده قرار داد:

$$P_d = \frac{1}{\sum_{i=1}^n \left(\frac{z_i}{P_{vi}} \right)}$$

مرحله ۲- با استفاده از فشار شبنم حدسی، مقادیر نسبت تعادل (K_i) برای هر یک از اجزاء مخلوط هیدروکربنی در دمای سیستم را محاسبه کنید.

مرحله ۳- مجموع مقادیر z_i/K_i را برای مخلوط برای هیدروکربنی محاسبه کنید.

محاسبات فشار شبنم

مرحله ۴- اگر مجموع مقادیر Z_i/K_i کمتر از یک باشد، حدس بعدی p_d را مقداری بیشتر از حدس اولیه انتخاب کنید و اگر این مجموع بیشتر از یک باشد، حدس بعدی را کمتر از حدس اولیه در نظر بگیرید. با انتخاب حدس بعدی، مراحل ۲ و ۳ را دوباره تکرار کنید. مقدار دقیق p_d مقداری می باشد که در آن مجموع مقادیر Z_i/K_i برابر یک می باشد (یعنی معادله ۳۲-۱۵ حاکم شود).

محاسبات فشار شبنم

مثال ۴-۱۵

یک مخزن گازی در دمای F2500 دارای ترکیب زیر می باشد:

Component	Z_i
C_1	0.80
C_2	0.05
C_3	0.04
$i-C_4$	0.03
$n-C_4$	0.02
$i-C_5$	0.03
$n-C_5$	0.02
C_6	0.005
C_{7+}	0.005

اگر جرم مولکولی و چگالی نسبی برش C_{7+} به ترتیب ۱۴۰ و ۰.۸ باشد، فشار شبنم این مخلوط گازی را محاسبه کنید.

محاسبات فشار شبنم

راه حل

مرحله ۱- فشار همگرایی مخلوط هیدروکربنی را با استفاده از رابطه Rzasa (معادله ۲۷-۱۵) محاسبه کنید:

$$P_k = 5000 \text{ psia}$$

مرحله ۲- حدس اولیه p_d را با استفاده از معادله ۳۳-۱۵ تعیین کنید:

$$P_d = 207 \text{ psia}$$

مرحله ۳- با استفاده از نمودارهای پیوست A، مقادیر نسبت تعادل برای

اجزاء مختلف در فشار 207 psia را تعیین نموده و مقادیر Z_i/K_i برای هر یک از این اجزاء را محاسبه کنید. این مراحل را مطابق با دستورالعملی که در صفحات پیشین ذکر گردید ادامه دهید تا به مقدار واقعی p_d دست پیدا کنید. در جدول زیر، این مراحل به طور خلاصه ذکر شده اند.

مقدار واقعی فشار شبنم این مخلوط گازی در دمای 250°F در حدود 222psia می باشد.

محاسبات فشار شبنم

Comp	z_i	K_i at		K_i at		K_i at		
		207 psia	z_i/K_i	300 psia	z_i/K_i	222.3 psia	z_i/K_i	
C1	0.78	19	0.0411	13	0.06	18	0.0433	
C ₂	0.05	6	0.0083	4.4	0.0114	5.79	0.0086	
C ₃	0.04	3	0.0133	2.2	0.0182	2.85	0.0140	
i-C ₄	0.03	1.8	0.0167	1.35	0.0222	1.75	0.0171	
n-C ₄	0.02	1.45	0.0138	1.14	0.0175	1.4	0.0143	
i-C ₅	0.03	0.8	0.0375	0.64	0.0469	0.79	0.0380	
n-C ₅	0.02	0.72	0.0278	0.55	0.0364	0.69	0.029	
C ₆	0.005	0.35	0.0143	0.275	0.0182	0.335	0.0149	
C ₇₊	0.02	0.255*	0.7843	0.02025*	0.9877	0.0243*	0.8230	
			0.9571				1.2185	1.0022

*با استفاده از معادله ۲۹-۱۵

۲- محاسبات فشار حباب

در فشار حباب (p_b) ، مخلوط هیدروکربنی بصورت مایع می باشد. اگر مجموع مول های مخلوط 1 lbmol باشد، در فشار حباب شرایط زیر حاکم خواهد بود:

$$n_v = 0$$

$$n_l = 1$$

بنابراین میتوان نتیجه گرفت که در شرایط فشار حباب، ترکیب فاز مایع با ترکیب کلی مخلوط برابر است. با دخالت دادن این شرایط در معادله ۱۵-۱۵ میتوان نوشت:

$$\sum_i z_i K_i = 1$$

(۱۵-۳۴)

محاسبات فشار حباب

مشابه دستورالعمل که برای تخمین فشار شبنم ذکر گردید، تخمین فشار حباب را میتوان با حدس اولیه ای که از ترکیب معادله Wilson با معادله ۱۵-۳۴ حاصل می شود آغاز نمود:

$$\sum_i \left[z_i \frac{P_{ci}}{P} \exp \left[5.37(1 + \omega_i) \left(1 - \frac{T_{ci}}{T} \right) \right] \right] = 1$$

بنابراین با حل معادله فوق میتوان معادله زیر را بعنوان حدس اولیه p_b در نظر گرفت:

$$P_b = \sum_i \left[z_i P_{ci} \exp \left[5.37(1 + \omega_i) \left(1 - \frac{T_{ci}}{T} \right) \right] \right] = 1 \quad (15-35)$$

محاسبات فشار حباب

علاوه بر این، حدس اولیه p_b را میتوان با استفاده از مفهوم محلول ایده آل نیز تعیین نمود. با تعریف K_i از معادله ۴-۱۵ میتوان معادله ۳۴-۱۵ را بصورت زیر نوشت:

$$\sum_i \left[z_i \left(\frac{P_{vi}}{P_b} \right) \right] = 1$$

بنابراین، با حل معادله فوق میتوان برای حدس اولیه p_b از معادله زیر نیز استفاده نمود:

$$P_b = \sum_i (z_i P_{vi})$$

(۳۶-۱۵)

محاسبات فشار حباب

علاوه بر این، حدس اولیه p_b را میتوان با استفاده از مفهوم محلول ایده آل نیز تعیین نمود. با تعریف K_i از معادله ۱۵-۴ میتوان معادله ۱۵-۳۴ را بصورت زیر نوشت:

$$\sum_i \left[z_i \left(\frac{P_{vi}}{P_b} \right) \right] = 1$$

بنابراین، با حل معادله فوق میتوان برای حدس اولیه p_b از معادله زیر نیز استفاده نمود:

$$P_b = \sum_i (z_i P_{vi})$$

(۱۵-۳۶)

محاسبات فشار حباب

پس از تعیین حدس اولیه p_b و محاسبه نسبت های تعادل اجزاء مخلوط، ادامه محاسبات را میتوان بر اساس مقدار مجموع $\sum z_i K_i$ (معادله ۳۴-۱۵) انجام داد :

- اگر باشد، حدس اولیه p_b بیشتر از مقدار واقعی است و حدس بعدی باید کمتر از مقدار حدس اولیه باشد.
- اگر باشد، حدس اولیه p_b کمتر از مقدار واقعی است و حدس بعدی باید بیشتر از حدس اولیه در نظر گرفته شود.

منابع مورد استفاده

1. مهندسی مخازن هیدروکربوری
مترجم رحیم سیلاوی
فصل ۱۵
تبادل فازی مایع و بخار
صفحه ی ۹۸۵ تا ۹۹۰

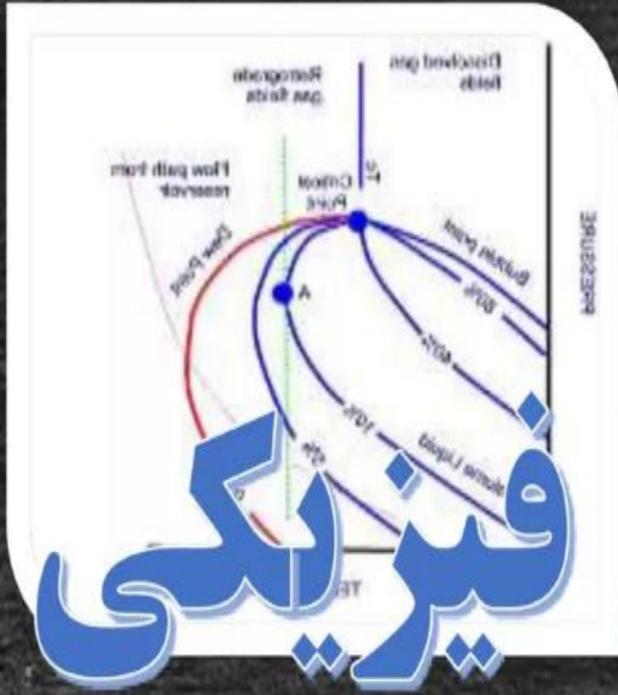


پرسی و پاسخ



زَكَاةُ الْعِلْمِ بَدَلُهُ لِمُسْتَحِقِّهِ وَإِجْهَادُ النَّفْسِ فِي الْعَمَلِ بِهِ؛
امام علی علیہ السلام (غرر الحکم و درر الکلم، ص ۳۹۱)
زکات دانش، گذاشتن آن در اختیار کسی است که سزاوار آن است و به رنج
آفکندن نفس در راه علم به آن. (میزان الحکمیج ۵ حدیث ۱۷۸۰۱)

شماره پروژه: 34



تعریف و محاسبه خواص فیزیکی نفت و گاز شامل: ویسکوزیته نفت و ویسکوزیته گاز

درس خواص سیالات مخزن

900230454. یگانه حمید. Hamidyegane1992@gmail.com

واحد

فوجان

بهار ۹۳

(۲-۹۲)

مدرس: حسین اعلمی نیا

H.AlamiNia@Gmail.Com



فهرست مطالب

- ویسکوزیته گاز
- ۲. روش محاسبه ویسکوزیته گاز
- ۳. دستورالعمل محاسبه ویسکوزیته گاز
- ۴. ویسکوزیته نفت خام
- ۵. دسته بندی میسکوزیته نفت خام
- ۶. محاسبه ویسکوزیته نفت خام

بخش

ویسکوزیته گاز

ویسکوزیته گاز

- ✓ ویسکوزیته یک سیال به صورت اصطکاکی درونی سیال ۳۱ یا مقاومت سیال ۳۲ در برابر جریان یافتن تعریف می شود.
- ✓ اگر اصطکاک بین لایه سیال کم باشد (ویسکوزیته کم باشد) اعمال یک نیروی برشی ۳۳ منجر به یک گرادیان سرعت ۳۴ زیاد خواهد شد.
- ✓ با افزایش ویسکوزیته هر لایه سیال بر لایه مجاور خود یک نیروی کششی بزرگتر اعمال نموده و موجب کاهش گرادیان سرعت می گردد.
- ✓ به طور کلی ویسکوزیته سیال به عنوان نسبت نیروی برشی اعمال شده بر واحد سطح به گرادیان سرعت تعریف می شود.

ویسکوزیته گاز

✓ ویسکوزیته سیال به عنوان نسبت نیروی برشی اعمال شده بر واحد سطح به گرادیان تعریف می شود. ویسکوزیته معمولا بر حسب پویز ۳۵، سانتی پویز ۳۶، یا میکرو پویز ۳۷ بیان می شود. یک پویز معادل dynes- $\text{cm}^2 \text{sec}^{-1}$ می باشد و بر حسب واحدهای دیگر چنین بیان می شود.

$$\begin{aligned} 1 \text{ poise} &= 100 \text{ centipoises} \\ &= 1 \times 10^6 \text{ micropoises} \\ &= 6.72 \times 10^{-2} \text{ lb}_m/\text{ft-sec} \\ &= 2.09 \times 10^{-3} \text{ lb-sec}/\text{ft}^2 \end{aligned}$$

ویسکوزیته گاز

✓ که μ_g ویسکوزیته فاز گاز می باشد. این رابطه به سادگی بیان می کند که ویسکوزیته سیال تابعی از فشار، دما و ترکیب سیال می باشد.

$$\mu_g = f(P, T, V_i)$$

✓ معمولاً به دلیل اینکه می توان ویسکوزیته را با استفاده از روابط تجربی با دقت کافی محاسبه می شود، از روشهای آزمایشگاهی اندازه گیری آن کمتر استفاده می شود. مانده همه خواص کیفی ۳۸، ویسکوزیته یک گاز طبیعی به صورت تابع زیر تعریف می شود

روشهای محاسبه ویسکوزیته گازهای طبیعی

Carr-Kobayashi-Burrows روش ✓

Lee-Gonzalez-Eakin روش ✓

Carr-Kobayashi-Burrows روش ✓

✓ در سال ۱۹۵۴ یک روش نموداری برای تخمین ویسکوزیته گاز طبیعی به عنوان تابعی از دما، فشار و وزن مخصوص ارائه نمودند

دستور العمل محاسبه ویسکوزیته

✓ مرحله ۱- فشار شبه بحرانی، دمای شبه بحرانی و وزن مولکولی ظاهری گازی را با استفاده از وزن مخصوص و یا ترکیب گاز محاسبه کنید. در صورتی که مقدار اجزا غیر هیدرو کربنی ($N_2-CO_2-H_2S$) موجود در گاز طبیعی بیش از ۵ درصد مولی باشد، برای محاسبه خواص شبه بحرانی از روشهای تصحیح شده استفاده کنید.

✓ مرحله ۲- ویسکوزیته گاز طبیعی در فشار یک اتمسفر و دمای دلخواه را با استفاده از شکل ۲-۵ به دست آورید. این ویسکوزیته که با $\mu 1$ نشان داده می شود، باید با استفاده از شکلهای کوچک در گوشه بالای سمت راست شکا ۲-۵ برای اجزاء غیر هیدرو کربنی تصحیح شود.

اثر اجزاء غیر هیدروکربنی بر ویسکوزیته گاز طبیعی

ویسکوزیته گاز طبیعی را می توان به صورت ریاضی چنین بیان نمود:

$$\mu_1 = (\mu_1)_{uncorrected} + (\Delta\mu)_{N_2} + (\Delta\mu)_{CO_2} + (\Delta\mu)_{H_2S} \quad (2-57)$$

$(\Delta\mu)_{N_2}$ = تصحیح ویسکوزیته ناشی از حضور N_2 در گاز

$(\Delta\mu)_{CO_2}$ = تصحیح ویسکوزیته ناشی از حضور CO_2 در گاز

$(\Delta\mu)_{H_2S}$ = تصحیح ویسکوزیته ناشی از حضور H_2S در گاز

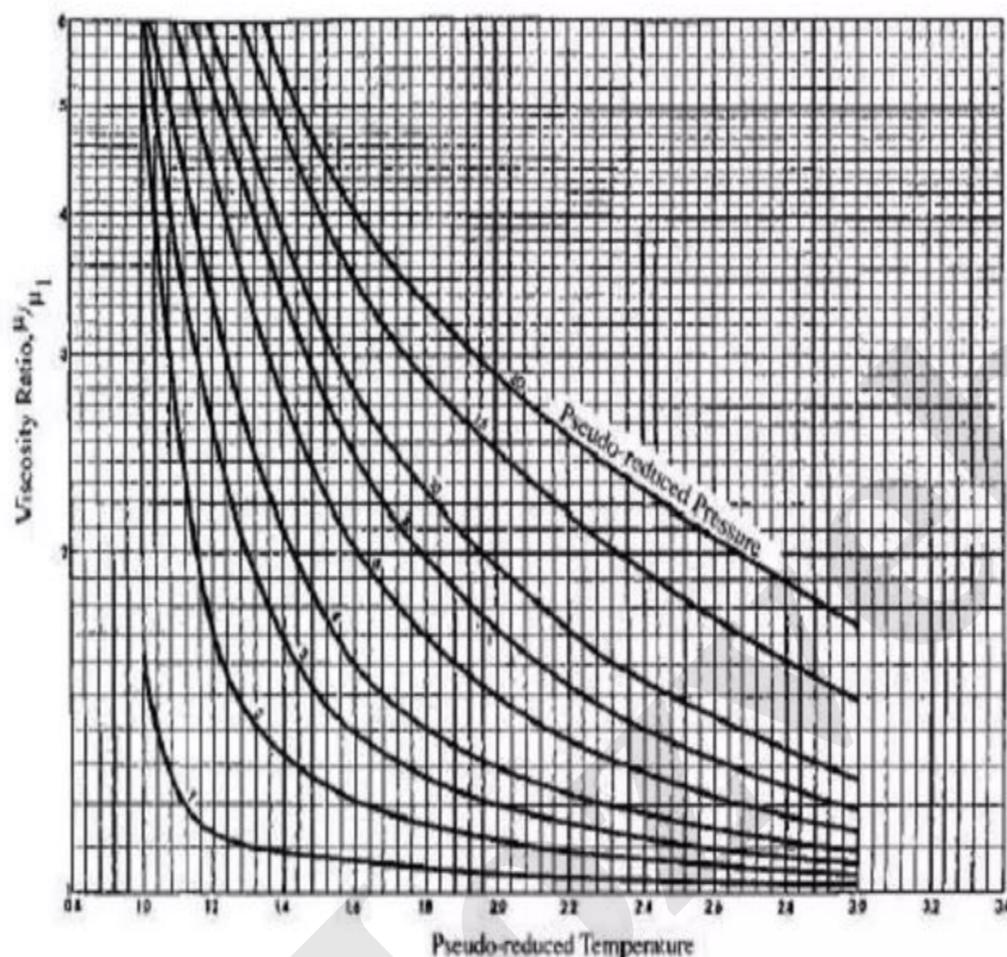
$(\Delta\mu)_{uncorrected}$ = ویسکوزیته تصحیح نشده گاز، cp

دستور العمل محاسبه ویسکوزیته گاز

✓ مرحله ۳- فشار و دمای شبه نقصانی گاز را محاسبه کنید.

✓ مرحله ۴- با در اختیار داشتن فشار و دمای شبه نقصانی نسبت ویسکوزیته را با استفاده از شکل ۲-۶ به دست آورید:

✓ مرحله ۵- ویسکوزیته گاز در فشار و دمای دلخواه (μg) را با ضرب کردن ویسکوزیته محاسبه شده در مرحله ۲ در نسبت ویسکوزیته محاسبه کنید.



شکل ۲-۶ نمودار تعیین ویسکوزیته برای روش Carr

روش Lee-Gonzalez-Eakin

✓ در سال ۱۹۶۶ یک رابطه تقریبا تجربی برای محاسبه ویسکوزیته گاز طبیعی ارائه نمودند.

✓ در این رابطه ویسکوزیته گاز بر حسب دمای مخزن دانسیته گاز و وزن مولکولی بیان شده است

✓ Standing در سال ۱۹۷۷ روش فوق را به صورت روابط ریاضی ارائه نمود.

✓ همچنین وی توانست روابطی را برای توصیف اثر H_2s, Co_2, N_2 بر مقدار μ ارائه نماید.

✓ Dempsey در سال ۱۹۶۵ برای نسبت ویسکوزیته یک رابطه ریاضی به صورت زیر ارائه نمود

Dempsey

$$\begin{aligned} \ln \left[T_{pr} \left(\frac{\mu_g}{\mu_1} \right) \right] = & a_0 + a_1 P_{pr} + a_2 P_{pr}^2 + a_3 P_{pr}^3 + \\ & T_{pr} (a_4 + a_5 P_{pr} + a_6 P_{pr}^2 + a_7 P_{pr}^3) + \\ & T_{pr}^2 (a_8 + a_9 P_{pr} + a_{10} P_{pr}^2 + a_{11} P_{pr}^3) + \\ & T_{pr}^3 (a_{12} + a_{13} P_{pr} + a_{14} P_{pr}^2 + a_{15} P_{pr}^3) \end{aligned} \quad (2-62)$$

T_{pr} = دمای نقصانی مخلوط گازی

P_{pr} = فشار نقصانی مخلوط گازی

a_0 تا a_{15} = ضرائب معادله که مقادیر آنها در جدول زیر ارائه شده اند:

$$a_0 = -2.46211820$$

$$a_1 = 2.970547414$$

$$a_2 = -2.86264054 \times 10^{-1}$$

$$a_3 = 8.05420522 \times 10^{-3}$$

$$a_4 = 2.80860949$$

$$a_5 = -3.49803305$$

$$a_6 = 3.60373020 \times 10^{-1}$$

$$a_7 = -1.044324 \times 10^{-3}$$

$$a_8 = -7.93385948 \times 10^{-1}$$

$$a_9 = 1.39643306$$

$$a_{10} = -1.49144925 \times 10^{-1}$$

$$a_{11} = 4.41015512 \times 10^{-3}$$

$$a_{12} = 8.39387178 \times 10^{-2}$$

$$a_{13} = -1.86408848 \times 10^{-1}$$

$$a_{14} = 2.03367881 \times 10^{-2}$$

$$a_{15} = -6.0957923 \times 10^{-4}$$

روش Lee-Gonzalez-Eakin

$$\mu_g = 10^{-4} K \exp \left[X \left(\frac{\rho_g}{62.4} \right)^Y \right] \quad (2-63)$$

در این معادله:

$$K = \frac{(9.4 + 0.02M_a)T^{1.5}}{209 + 19M_a + T} \quad (2-64)$$

$$X = 3.5 + \frac{986}{T} + 0.01M_a \quad (2-65)$$

$$Y = 2.4 - 0.2X \quad (2-66)$$

ρ_g = دانسیته گاز در فشار و دمای مخزن، lb/ft³

T = دمای مخزن، °R

M_a = وزن مولکولی ظاهری گاز

روش Lee-Gonzalez-Eakin

این رابطه مقادیر ویسکوزیته را با انحراف معیار 2.7% و حداکثر انحراف 8.99% تخمین می زند. همچنین این معادله برای گازهای با وزن مخصوص خیلی بالا از دقت کمتری برخوردار است. علاوه بر این معادله برای گازهای ترش قابل استفاده نمی باشد.

بخش

ویسکوزیته نفت خام

ویسکوزیته نفت خام

✓ ویسکوزیته نفت خام یک خاصیت فیزیکی مهم است که بر جریان نفت در محیط های متخلخل و لوله ها تأثیر گذار می باشد. به طور کلی ویسکوزیته به عنوان مقاومت درونی سیال در برابر جریان یافتن تعریف می شود.

✓ ویسکوزیته نفت به شدت تابع دما، فشار، وزن مخصوص گاز محلول و حلالیت گاز می باشد. معمولاً ویسکوزیته نفت در صورت امکان در آزمایشگاه و در شرایط دما و فشار مخزن تعیین می شود، ولی در صورت عدم دسترسی به داده های آزمایشگاهی از روابط تجربی برای محاسبه آن استفاده می شو

دسته بندی ویسکوزیته نفت خام

✓ بر مبنای مقدار فشار، ویسکوزیته نفت خام به سه دسته تقسیم می شود:

✓ ویسکوزیته نفت مرده:

✓ ویسکوزیته نفت مرده عبارتست از ویسکوزیته نفت خام در شرایط فشار اتمسفریک و دمای مخزن (ویسکوزیته نفت بدون گاز محلول)

✓ ویسکوزیته نفت اشباع شده:

✓ ویسکوزیته نفت اشباع شده عبارتست از ویسکوزیته نفت خام در شرایط دمای مخزن و فشار حباب.

✓ ویسکوزیته نفت زیر اشباع

✓ ویسکوزیته نفت زیر اشباع عبارتست از ویسکوزیته نفت خام در شرایط

تخمین ویسکوزیته نفت

✓ تخمین ویسکوزیته نفت در فشارهای مساوی یا کمتر از فشار حباب را می توان در دو مرحله انجام داد:

✓ مرحله ۱- ویسکوزیته نفت عاری از گاز محلول یا نفت مرده (μ_{od}) را در دمای مخزن محاسبه کنید.

✓ مرحله ۲- ویسکوزیته نفت مرده را به منظور اثر دادن حلالیت گاز در فشار دلخواه تصحیح کنید.

✓ در فشارهای بیشتر از فشار حباب باید یک مرحله دیگر که همان محاسبه ویسکوزیته در فشار حباب است انجام شود. تا بتوان اثر متراکم شدن نفت و میزان اشباع شدن نفت را در محاسبات به کار برد.

روشهای محاسبه ویسکوزیته نفت اشباع شده

✓ معروفترین روشهای محاسبه ویسکوزیته نفت اشباع شده عبارتند از:

✓ روش Chew-Connally ✓

✓ روش Beggs-Robinson ✓

روش Chew-Connally

روش Chew-Connally در سال ۱۹۵۹ با استفاده از آنالیز ویسکوزیته ۴۵۷ نمونه نفت خام، یک روش نموداری برای محاسبه ویسکوزیته نفت خام در فشار حساب ارائه نمودند. این نمودارها بعداً توسط Standing به صورت روابط ریاضی زیر تبدیل شد:

$$\mu_{ob} = 10^a (\mu_{od})^b$$

$$a = R_s (2.2 \times 10^{-7} R_s - 7.4 \times 10^{-4})$$

$$b = \frac{0.68}{10^c} + \frac{0.25}{10^d} + \frac{0.062}{10^e}$$

$$c = 8.62 \times 10^{-3} R_s$$

$$d = 1.1 \times 10^{-3} R_s$$

روش Chew-Connally

$$e = 3.74 \times 10^{-3} R_s$$

μ_{ob} = ویسکوزیته نفت خلام در فشار حباب، cp

μ_{od} = ویسکوزیته نفت مرده در فشار 14.7 psia و دمای مخزن، cp

رابطه Chew و Connally را می توان برای شرایط زیر بکار برد:

فشار : 132 – 5645 psia

دما : 72 – 292 °F

حلالیت گاز : 51 – 3544 scf/STB

ویسکوزیته نفت مرده : 0.377 – 55 cp

Beggs-Robinson

✓ در سال ۱۹۷۵ با استفاده از ۲۹۷۳ داده آزمایشگاهی ویسکوزیته رابطه ریاضی زیر را برای محاسبه ویسکوزیته نفت در فشار حباب ارائه نمودند:

$$\mu_{ob} = a(\mu_{od})^b \quad (2-121)$$

$$a = 10.715(R_s + 100)^{-0.515}$$

$$b = 5.44(R_s + 150)^{-0.338}$$

رابطه فوق را می توان برای شرایط زیر بکار برد:

فشار : 132 – 5265 psia

دما : 70 – 295 °F

شاخص API : 16 – 58

حلالیت گاز : 20 – 2070 scf/STB

روش محاسبه ویسکوزیته نفت زیر اشباع

✓ برای محاسبه ویسکوزیته نفت زیر اشباع باید ابتدا ویسکوزیته را در فشار حباب محاسبه نموده و سپس آن را برای فشارهای بیشتر از فشار حباب تصحیح نمود. مهمترین روش محاسبه ویسکوزیته نفت زیر اشباع توسط Vasquez و Beggs ارائه شده است.

✓ ۱- روش Beggs:Vasquez-Beggs در سال ۱۹۸۰ با استفاده از ۳۵۹۳ داده آزمایشگاهی ویسکوزیته رابطه زیر را برای تخمین ویسکوزیته نفت خام زیر اشباع ارائه نمودند

روش Vasquez-Beggs

$$\mu_o = \mu_{ob} \left(\frac{P}{P_b} \right)^m \quad (2-122)$$

$$m = 2.6 \times 10^a P^{1.187}$$

$$a = -3.9 \times 10^{-5} P - 5$$

رابطه فوق را می توان برای شرایط زیر بکار برد:

فشار : 141- 9151 psia

حلالیت گاز : 9.3 - 2199 scf/STB

ویسکوزیته : 0.117 - 148 cp

وزن مخصوص گاز : 0.511-1. 351

شاخص API : 15.3 - 59.5

میانگین خطای رابطه فوق 7.54%- گزارش شده است.

منابع مورد استفاده

1. ترجمه کتاب طارق احمد. ترجمه رحيم سيلاوى - ۱۳۸۶

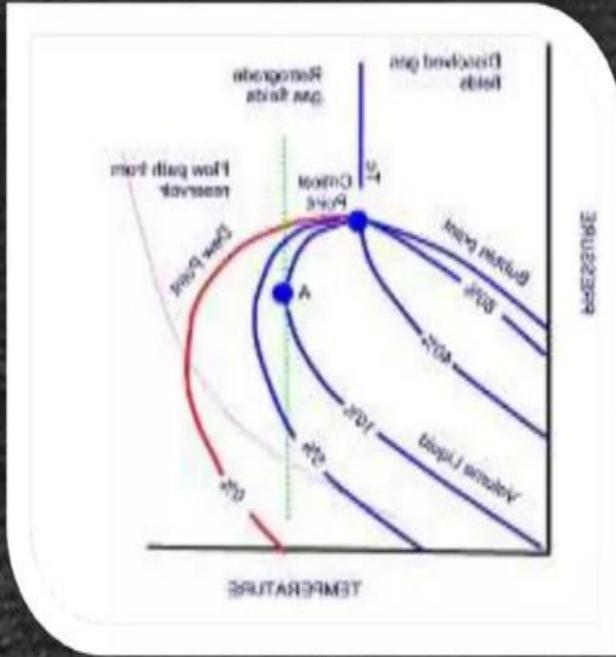


پرسی و پاسخ



زَكَاةُ الْعِلْمِ بَدَلُهُ لِمُسْتَحِقِّهِ وَإِجْهَادُ النَّفْسِ فِي الْعَمَلِ بِهِ؛
امام علی علیہ السلام (غرر الحکم و درر الکلم، ص ۳۹۱)
زکات دانش، گذاشتن آن در اختیار کسی است که سزاوار آن است و به رنج
افکندن نفس در راه علم به آن. (میزان الحکم ج ۵ حدیث ۱۰۷۸۰)

شماره پروژه: ۳۵



تعریف و محاسبه خواص فیزیکی نفت شامل: حلالت گاز در نفت

درس خواص سیالات مخزن



واحد
فوجان
بهار ۹۳
(۹۲-۲)

مدرس: حسین اعلمی نیا
H.AlamiNia@Gmail.Com

۹۰۰۶۳۰۶۳۶

علی اکبر

بشیری پور

alibashiri1363@yahoo.com

فهرست مطالب

مقدمه

۲. انواع روابط تجربی

بخش

قابلیت انحلال گاز و انواع روابط

تجربی

مقدمه

- ✓ نفت خام مخلوطی طبیعی و پیچیده، بیشتر شامل انواع هیدروکربنها و نیز مقداری اجزای فرعی مانند سولفور، نیتروژن، اکسیژن و هلیوم، است. خواص فیزیکی و شیمیایی نفت خام به غلظت انواع مختلف هیدروکربنها و اجزای فرعی بسیار وابسته است.
- ✓ توصیف دقیق عملی و تئوری خواص فیزیکی نفت خام، به ویژه در حل مسائل مهندسی مخازن نفتی، بسیار مهم است.
- ✓ یکی از خواص فیزیکی اولیه لازم برای مطالعات، قابلیت انحلال گاز در نفت است.

قابلیت انحلال گاز

✓ قابلیت انحلال R_s تعداد فوت مکعب استاندارد گازی است که در یک بشکه نفت خام تانک ذخیره، در دما و فشار معین حل می شود. قابلیت انحلال گاز طبیعی در نفت خام تابعی از فشار، دما، API ، گراویتی نفت و گراویتی گاز است. برای یک گاز و نفت خام معین در یک دمای ثابت، قابلیت انحلال همراه با افزایش فشار، تارسیدن فشار به

فشار اشباع، افزایش می یابد.

✓ با کاهش فشار مخزن از فشار p_i (فشار اولیه مخزن) تا فشار نقطه حباب p_b هیچ گازی از نفت خارج نمی شود و در نتیجه قابلیت انحلال گاز در مقدار حداکثر خود R_{sb} ثابت باقی می ماند

انواع روابط تجربی R_S

- ✓ پنج رابطه تجربی زیر برای تخمین قابلیت انحلال گاز ارائه شده اند:
- ✓ رابطه استندینگ؛
- ✓ رابطه واسکوئز- بگز ؛
- ✓ رابطه گلاسو؛
- ✓ رابطه مارهون؛
- ✓ رابطه پتروسکی- فرشاد.
- ✓ رابطه استندینگ
- ✓ استندینگ رابطه ای نموداری را برای تعیین قابلیت انحلال گاز به صورت تابعی از فشار، وزن مخصوص گاز API گراویتی و با دمای سیستم پیشنهاد کرد.
- ✓ استندینگ رابطه نموداری اش را به شکل ریاضی راحت تری نیز بیان کرده است:

رابطه استندینگ

$$y_g = \gamma_g \left[\left(\frac{p}{18.2} + 1.4 \right) + 10^x \right]^{1.2048}$$

$$x = 0.0125API - 0.00091(T - 460)$$

✓ T دما R.

✓ p، فشار

سیستم PSI

✓ ، وزن مخصوص گاز

✓ باید توجه داشت که معادله استندینگ تنها در فشار حباب و فشارهای زیر فشار نقطه حباب نفت استفاده می شود.



قابلیت انحلال گاز رابطه استدینگ



✓ داده های آزمایشگاهی PVT زیر برای شش سیستم مختلف نفت خام موجود اند و از یک تفکیک کننده دو مرحله ای در سطح به دست آمده اند:

Oil #	T	p _b	R _s	B _o	ρ _o	c _o at p > p _b	p _{sep}	T _{sep}	API	γ _g	دمای مخزن T psig فشار نقطه حباب pb
1	250	2377	751	1.528	38.13	22.14 × 10 ⁻⁶ at 2689	150	60	47.1	0.851	B o بلی STB ، ضریب حجمی نفت
2	220	2620	768	1.474	40.95	18.75 × 10 ⁻⁶ at 2810	100	75	40.7	0.855	p sep ، فشار تفکیک کننده psig
3	260	2051	693	1.529	37.37	22.69 × 10 ⁻⁶ at 2526	100	72	48.6	0.911	T sep ، دمای تفکیک کننده °F c o
4	237	2884	968	1.619	38.92	21.51 × 10 ⁻⁶ at 2942	60	120	40.5	0.898	ضریب تراکم پذیری ایزوترمال نفت در
5	218	3045	943	1.570	37.70	24.16 × 10 ⁻⁶ at 3273	200	60	44.2	0.781	psi یک فشار معین،
6	180	4239	807	1.385	46.79	11.45 × 10 ⁻⁶ at 4370	85	173	27.3	0.848	

با رابطه استدینگ قابلیت انحلال گاز در فشار نقطه حباب را تخمین بزنید و آن را با مقدار آزمایشگاهی به صورت خطای میانگین مطلق مقایسه کنید. AAE



قابلیت انحلال گاز رابطه استندینگ

پاسخ
مثال

از معادله استندینگ برای تعیین قابلیت انحلال گاز، نتایج زیر به دست می آیند:

Oil #	X	10^X	Predicted R_s Equation 2-70	Measured R_s	% Error
1	0.361	2.297	838	751	11.6
2	0.309	2.035	817	768	6.3
3	0.371	2.349	774	693	11.7
4	0.312	2.049	969	968	0.108
5	0.322	2.097	1012	943	7.3
6	0.177	1.505	998	807	23.7

AAE = 10.1%

رابطه واسکوئز - بگز

واسکوئز و بگز (۱۹۸۰) رابطه تجربی بهبود یافته ای را برای تخمین R_s از آنالیز رگرسیون ۵۰۰۸ نقطه داده قابلیت انحلال اندازه گیری شده گاز ارائه دادند.

$$R_s = C_1 \gamma_{gs} p^{C_2} \exp \left[C_3 \left(\frac{API}{T} \right) \right]$$

مقادیر ضرایب به صورت جدول زیر هستند:

Coefficient	API ≤ 30	API > 30
C_1	0.0362	0.0178
C_2	1.0937	1.1870
C_3	25.7240	23.931

رابطه واسکوئز - بگر

- ✓ مقدار وزن مخصوص گاز به شرایطی بستگی دارد که گاز در آنها از نفت جدا می شود واسکوئز و بگر پیشنهاد داده اند که مقدار وزن مخصوص گاز جدا شده از نفت در فشار تفکیک کننده ۱۰۰ psig در معادله بالا استفاده شود
- ✓ γ_{gs} گراویتی گاز در فشار مبنای تفکیک کننده؛
- ✓ γ_g گراویتی گاز در شرایط حقیقی تفکیک کننده؛
- ✓ P_{sep} فشار حقیقی تفکیک کننده ؛ $psia$ ؛
- ✓ T_{sep} دمای حقیقی تفکیک کننده ؛ $^{\circ}R$ ؛

$$\gamma_{gs} = \gamma_g \left[1 + 5.912(10^{-5})(API)(T_{sep} - 460) \log \left(\frac{P_{sep}}{114.7} \right) \right]$$

رابطه واسکوئز - بگر

✓ ساتون و فرشاد (۱۹۸۴) با ارزیابی مستقل رابطه بالا نشان دادند که این رابطه می تواند قابلیت های انحلال گاز با میانگین خطای مطلق % ۱۲.۷ را پیش بینی کند.

✓ گراویتی گازی که واسکوئزوبگر پیشنهاد کرده اند و در همه روابط استفاده شده از تفکیک کننده دو مرحله ای به دست آمده است. فشار مرحله اول ۱۰۰ psig انتخاب شده و فشار مرحله دوم فشار تانک ذخیره بوده است. اگر شرایط تفکیک کننده نامعلوم باشد، ممکن است در معادله اول از گراویتی تصحیح نشده استفاده شود.



قابلیت انحلال گاز رابطه واسکوئز - بگر



با استفاده از داده های PVT شش سیستم نفت خام مثال ۱ قابلیت انحلال گاز را به دست آورید.



قابلیت انحلال گاز رابطه واسکوئز - بگز

پاسخ مثال

Oil #	γ_{gs} From Equation 2-72	Predicted R_s Equation 2-71	Measured R_s	% Error
1	0.8731	779	751	3.76
2	0.855	733	768	-4.58
3	0.911	702	693	1.36
4	0.850	820	968	15.2
5	0.814	947	943	0.43
6	0.834	841	807	4.30

AAE = 4.9%

رابطه گلاسو

✓ گلاسو (۱۹۸۰) با مطالعه ۴۵ نمونه نفت خام دریای شمال رابطه ای را برای تخمین قابلیت انحلال گاز به صورت تابعی از API گراویتی، فشار، دما و وزن مخصوص گاز ارائه کرده است. میزان خطا و انحراف استاندارد این نمونه ها به ترتیب % ۱.۲۸ و % ۶.۹۸ بوده است.

$$R_s = \gamma_g \left[\left(\frac{API^{0.989}}{(T - 460)^{.172}} \right) (P_b^*) \right]^{1.2255}$$

✓ P_b^* یک عدد ارتباط دهنده است و با عبارت زیر بیان می شود:

$$P_b^* = 10^x$$

$$x = 2.8869 - [14.181 - 3.3093 \log(p)]^{.5}$$



قابلیت انحلال گاز رابطه گلاسو



✓ مثال بالا را دوباره تکرار کنید و قابلیت انحلال گاز را با رابطه گلاسو به دست آورید



قابلیت انحلال گاز رابطه گلاسو

۲

پاسخ مثال

Oil #	x	p_b^*	Predicted R_s Equation 2-73	Measured R_s	% Error
1	1.155	14.286	737	751	-1.84
2	1.196	15.687	714	768	-6.92
3	1.095	12.450	686	693	-0.90
4	1.237	17.243	843	968	-12.92
5	1.260	18.210	868	943	-7.95
6	1.413	25.883	842	807	4.34

AAE = 5.8%

رابطه مارهون

$$R_s = [a \gamma_g^b \gamma_o^c T^d p]^e$$

$$a = 185.843208$$

$$b = 1.877840$$

$$c = -3.1437$$

$$d = -1.398441$$

$$e = 1.398441$$

✓ مارهون (۱۹۸۸) با بررسی ۶۰ داده آزمایشگاهی فشار اشباع رابطه ای را برای تخمین فشار اشباع سیستم های نفت خام خاورمیانه ارائه داده است.

✓ γ_g وزن مخصوص گاز

✓ γ_o گراویتی نفت تانک ذخیره

✓ T دما °R



قابلیت انحلال گاز رابطه مارهون

۶

مثال

✓ مثال را دوباره با استفاده از رابطه مارهون حل کنید.



قابلیت انحلال گاز رابطه مارهون

۶

پاسخ مثال

Oil #	Predicted R_s Equation 2-74	Measured R_s	% Error
1	740	751	-1.43
2	792	768	3.09
3	729	693	5.21
4	1041	968	7.55
5	845	943	-10.37
6	1186	807	47.03

AAE = 12.4%

رابطه پتروسکی - فرشاد

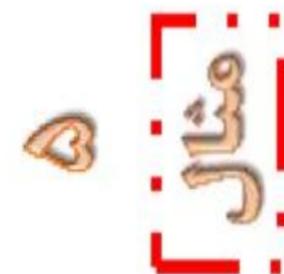
پتروسکی و فرشاد (۱۹۹۳) از نرم افزار رگرسیون چند تایی غیر خطی برای به دست آوردن یک رابطه قابلیت انحلال گاز استفاده کردند.

$$R_s = \left[\left(\frac{p}{112.727} + 12.340 \right) + \gamma_g^{0.8439} 10^x \right]^{1.73184}$$

$$x = 7.916(10^{-4})(API)^{1.5410} - 4.561(10^{-5})(T - 460)^{1.3911}$$



قابلیت انحلال گاز رابطه پتروسکی - فرشاد



✓ مثال را دوباره با استفاده از رابطه پتروسکی - فرشاد حل کنید.



قابلیت انحلال گاز رابطه پتروسکی - فرشاد



پاسخ مثال

Oil #	x	Predicted R_s Equation 2-75	Measured R_s	% Error
1	0.2008	772	751	2.86
2	0.1566	726	768	-5.46
3	0.2101	758	693	9.32
4	0.1579	875	968	-9.57
5	0.1900	865	943	-8.28
6	0.0667	900	807	11.57

AAE = 7.84%

محاسبه در فشار و دمای مشخص و داده های PVT

- ✓ قابلیت انحلال گاز را می توان از داده های آزمایشگاهی PVT در فشار و دمای مشخص نیز محاسبه کرد.
- ✓ γ_g وزن مخصوص گاز محلول.
- ✓ مک کین (۱۹۹۱) نشان داد که باید از میانگین وزنی وزن های مخصوص گاز استفاده کرد.
- خطای محاسبه تنها به دقت داده های موجود PVT بستگی دارد.

$$R_s = \frac{B_o P_o - 62.4 \gamma_g}{0.0136 \gamma_g}$$

✓ P_o دانسیته نفت $\frac{lb}{ft^3}$

✓ b_o ضریب حجمی نفت $\frac{bbl}{STB}$

✓ γ_o وزن مخصوص نفت در تانک



محاسبه در فشار و دمای مشخص و داده های PVT



✓ مثال را استفاده از مقدار داده های آزمایشگاهی PVT حل کنید.



محاسبه در فشار و دمای مشخص و داده های PVT

۹

پاسخ مثال

Oil #	Predicted R_s Equation 2-76	Measured R_s	% Error
1	762	751	1.53
2	781	768	1.73
3	655	693	-5.51
4	956	968	-1.23
5	841	943	-10.79
6	798	807	-1.13

AAE = 3.65%

منابع مورد استفاده

1. احمد، طارق، مهندسی مخازن هیدروکربوری، شرکت ملی نفت ایران، مترجم صادق قاسمی، جلد اول، صفحات ۸۵ الی ۹۴



پرسی و پاسخ



زَكَاةُ الْعِلْمِ بَدَلُهُ لِمُسْتَحِقِّهِ وَإِجْهَادُ النَّفْسِ فِي الْعَمَلِ بِهِ؛
امام علی علیہ السلام (غرر الحکم و درر الکلم، ص ۳۹۱)
زکات دانش، گذاشتن آن در اختیار کسی است که سزاوار آن است و به رنج
آفکندن نفس در راه علم به آن. (میزان الحکمیج ۵ حدیث ۱۷۸۰۱)

فهرست مطالب

- ضریب حجمی گاز
۲. ضریب حجمی نفت
۳. روش Standing
۴. روش Vasquez – Beggs
۵. روش Glaso
۶. ضریب حجمی نفت برای نفت زیر اشباع

بخش

ضریب حجمی گاز:

ضریب حجمی گاز:

✓ بصورت ریاضی این تعریف را می توان چنین نشان داد:

$$B_{\varepsilon} = \frac{V_{P,T}}{V_{sc}}$$

✓ ضریب حجمی گاز، به منظور مرتب نمودن حجم گاز در شرایط استاندارد به کار می رود. بنا به تعریف این خاصیت گاز عبارتست از:

✓ نسبت حجمی، که توسط مقدار معینی گاز در فشار و دمای خاص اشغال شده است به حجمی که توسط همان مقدار گاز در شرایط استاندارد اشغال شده است.

ضریب حجمی گاز

✓ باحل معادله

گازهای حقیقی بر

حسب V و

جایگذاری آن در

معادله بالا می توان

نوشت:

$$\mu_1 = (\mu_1)_{uncorrected} + (\Delta\mu)_{CO_2} + (\Delta\mu)_{H_2} + (\Delta\mu)_{N_2}$$

در این معادله:

$$(\mu_1)_{uncorrected} = [1.709 \times 10^{-5} - 2.062 \times 10^{-6} \gamma_g](T - 460) + 8.118 \times 10^{-3} - 6.15 \times 10^{-3} \text{Log}(\gamma_g) \quad (2-58)$$

$$(\Delta\mu)_{CO_2} = y_{CO_2} [9.08 \times 10^{-3} \text{Log}(\gamma_g) + 6.24 \times 10^{-3}] \quad (2-59)$$

$$(\Delta\mu)_{N_2} = y_{N_2} [8.48 \times 10^{-3} \text{Log}(\gamma_g) + 9.59 \times 10^{-3}] \quad (2-60)$$

μ_1 = ویسکوزیته گاز در فشار اتمسفریک و دمای مخزن، cp

T = دمای مخزن، °R

γ_g = وزن مخصوص گاز

y_{CO_2} ، y_{H_2S} و y_{N_2} = به ترتیب کسر مولکولی CO_2 ، H_2S و N_2 در گاز طبیعی

ضریب حجمی گاز

✓ $Z_{sc} = Z$ فاکتور Z در شرایط استاندارد که برابر یک می باشد.

✓ P_{sc} و T_{sc} = فشار و دمای استاندارد

✓ اگر فرض

شود ($P_{sc} = 14.7 \text{ Psia}$) و T_{sc} $520^\circ R$ باشند، معادله فوق را میتوان به صورت ساده نمود:

$$B_g = 0.02827 \frac{ZT}{P} \quad (2-53)$$

B_g = ضریب حجمی تشکیل گاز، ft^3/scf

Z = ضریب تراکم پذیری گاز

P = فشار، psia

T = دما، $^\circ R$

برای حالتی دیگر از واحدهای مهندسی، B_g را می توان بر حسب bbl/scf بیان نمود:

$$B_g = 0.005035 \frac{ZT}{P} \quad (2-54)$$

ضریب حجمی گاز

✓ معکوس ضریب

حجمی گاز،

ضریب انبساط گاز

۳۰ نام دارد و با

E_g نشان داده می

شود:

یا به صورتی دیگر:

$$E_g = 198.6 \frac{P}{ZT}, \text{ ft}^3/\text{scf}$$

$$E_g = 35.37 \frac{P}{ZT}, \text{ scf/ft}^3$$



ضریب حجمی گاز



✓ در یک مخزن گازی با فشار متوسط ۲۰۰۰ psia و دمای ۱۲۰ درجه F
چاهی با دبی $150,000 \frac{FT^3}{DAY}$ در حال تولید گاز با وزن مخصوص ۰.۷۲
می باشد. دبی جریان این چاه را بر حسب SCF/DAY محاسبه کنید.

ضریب حجمی گاز

راه حل

مرحله ۱- خواص بحرانی گاز را با استفاده از معادلات ۲-۱۷ و ۲-۱۸ محاسبه کنید:

$$T_{pc} = 395.5^{\circ}\text{R} \quad P_{pc} = 668.4 \text{ psia}$$

مرحله ۲- مقادیر T_{pr} و P_{pr} را محاسبه کنید:

$$P_{pr} = \frac{2000}{668.4} = 2.99$$

$$T_{pr} = \frac{6000}{395.5} = 1.52$$

مرحله ۳- ضریب Z را با استفاده از نمودار ۲-۱ محاسبه کنید:

$$Z = 0.78$$

مرحله ۴- ضریب انبساط گاز را با استفاده از معادله ۲-۵۵ محاسبه کنید:

$$E_g = 35.37 \frac{(2000)}{(0.78)(600)} = 151.15 \text{ scf/ft}^3$$

مرحله ۵- با ضریب دبی جریان (بر حسب ft^3/day) در ضریب انبساط گاز (E_g) دبی جریان را بر

نسب scf/day محاسبه کنید:

$$\text{Gas flow rate} = (151.5)(15000) = 2.267 \text{ MMscf/day}$$



بخش

ضریب حجمی نفت

ضریب حجمی نفت

✓ $B_o =$ ضریب حجمی نفت، STB/bbl

✓ $P.T (V_o) =$ حجم نفت در شرایط فشار و دمای مخزن، bbl

✓ $Sc (V_o) =$ حجم نفت در شرایط استاندارد، STB

$$B_o = \frac{(V_o)_{P,T}}{(V_o)_{sc}}$$

✓ ضریب حجمی (B_o) به صورت نسبت حجم نفت (بعلاوه گاز محلول در آن) در شرایط فشار و دمای مخزن، به حجم نفت در شرایط استاندارد تعریف می شود. B_o همیشه مساوی یا بزرگتر از یک می باشد و به صورت ریاضی چنین تعریف می شود:

ضریب حجمی نفت

✓ نمونه ای از نمودار ضریب حجمی نفت به صورت تابعی از فشار است. با فرض یک مخزن زیر اشباع ($P_i > P_b$)، اگر فشار به کمتر از فشار اولیه (P_i) کاهش یابد، در اثر انبساط نفت، ضریب حجمی نفت افزایش خواهد یافت.

✓ انبساط نفت در اثر کاهش فشار تا حدی ادامه خواهد یافت، که فشار مخزن برابر مقدار فشار حباب نفت مخزن گردد.

✓ بدیهی است که افزایش ضریب حجمی نفت نیز تا حدی خواهد بود که مقدار فشار مخزن با فشار حباب نفت مخزن یکسان گردد.

ضریب حجمی نفت

✓ با توجه به اینکه در فشار حباب، به حداکثر مقدار خود (Bop) خواهد رسید. چنانچه فشار مخزن به مقداری کمتر از فشار حباب ها کاهش یابد، بدلیل آزاد شدن گاز محلول در نفت، مقدار Bo نیز کاهش خواهد یافت.

✓ و به این ترتیب چنانچه شرایط فشار و دمای مخزن به حالت فشار اتمسفریک، دمای $60^{\circ}F$ برسد، مقدار Bo نیز برابر یک خواهد شد.

✓ اغلب رابطه های تجربی که برای تخمین مقدار Bo ارائه شده اند، Bo را به صورت تابعی از حلالیت گاز (Rs)، وزن مخصوص گاز، وزن مخصوص نفت و دما نشان می دهد، یعنی:

$$B_o = f(R_s, \gamma_g, \gamma_o, T)$$

نش روش عمده برای تخمین ضریب حجمی نفت با استفاد از روابط تجربی

روش Standing ✓

روش Vasquez-Beggs ✓

روش Glaso ✓

روش Marhoun ✓

روش petrosky-Fashad ✓

روابط تجربی دیگر ✓

✓ لازم به ذکر است که همه این روشها فقط قادر هستند که ضریب
حجمی نفت را برای فشارهای کمتر یا مساوی فشار حباب تخمین
بزنند.

روش Standing

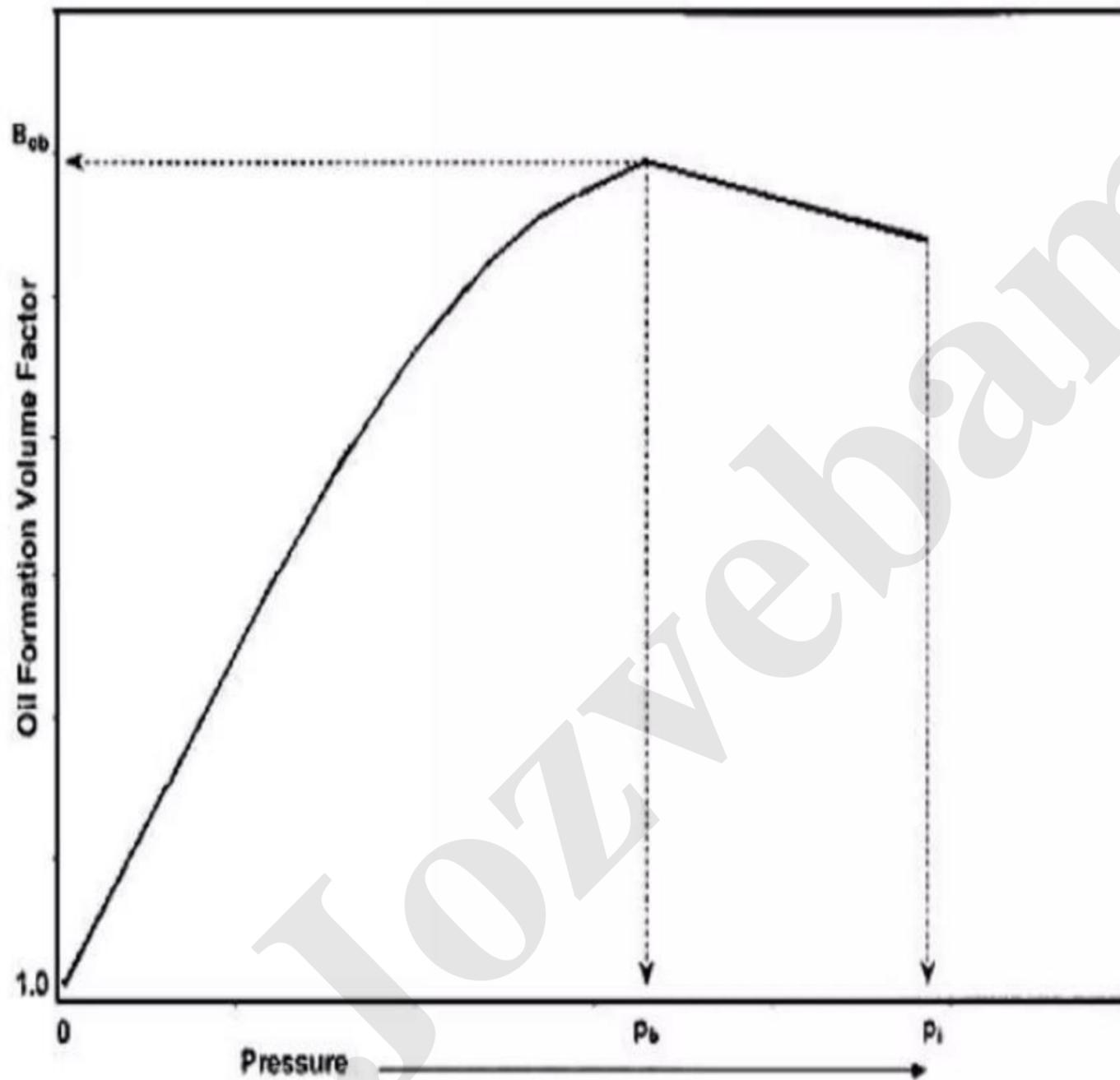
✓ Standing در سال ۱۹۷۴ با استفاده از آنالیز ۱۰۵ داده آزمایشگاهی که نتیجه انجام آزمایشات لازم بر روی ۲۲ نوع نفت خام کالیفرنیا بودند توانست یک روش نموداری برای تخمین ضریب حجمی نفت ارائه نماید.

✓ در این روش ضریب حجمی نفت به صورت تابعی از حلالیت گاز، وزن مخصوص گاز، وزن مخصوص نفت و دمای مخزن بیان گردیده است.

✓ میانگین خطای این روش در حدود ۱.۲٪ گزارش شده است.

روش Standing

در Standing ✓
سال ۱۹۸۱ روش
نموداری خود را به
صورت یک رابطه
ریاضی تبدیل نمود



شکل ۸-۲: نمونه از نمودار تغییرات B_o بر حسب تغییرات فشار

روش Vasquez – Beggs

✓ Vasquez – Beggs در سال ۱۹۸۰ بر اساس آنالیز رگرسیون ۶۰۰۰ داده Bo که در فشارهای مختلف اندازه گیری شده بودند، یک رابطه تجربی به صورت تابعی از R_s, γ_o, γ_g و T ارائه نمودند.

$R_s =$ حلالت گاز، scf/STB
 $T =$ دما، °R

$\gamma_{gs} =$ وزن مخصوص گاز در جداساز مینا که بوسیله معادله ۲-۷۲ محاسبه می شود.
 C_1, C_2 و $C_3 =$ ضرایب رابطه که با استفاده از جدول زیر بدست می آیند:

Coefficient	API < 30	API > 30
C_1	4.677×10^{-4}	4.670×10^{-4}
C_2	1.751×10^{-5}	1.100×10^{-5}
C_3	-1.811×10^{-8}	1.337×10^{-9}

میانگین خطای رابطه فوق 4.7% گزارش شده است.

$$B_o = 1.0 + C_1 R_s + (T - 520) \left(\frac{API}{\rho_{gs}} \right) (C_2 + C_3 R_s)$$

روش Glaso

✓ Glaso در سال

۱۹۸۰ رابطه زیر را

برای تخمین مقدار

ضریب حجمی نفت

ارائه نمود:

$$B_o = 1.0 + 10^A$$

$$A = -6.58511 + 2.91329 \text{Log}(B_{ob}^*) - 0.27683 [\text{Log}(B_{ob}^*)]^2$$

$$B_{ob}^* = R_s \left(\frac{\gamma_g}{\gamma_o} \right)^{0.526} + 0.968(T - 460)$$

بخش

ضریب حجمی نفت برای نفت

زیر اشباع

ضریب حجمی نفت برای نفت زیر اشباع

✓ در فشارهای بیشتر از فشار حباب، با افزایش فشار مقدار ضریب حجمی نفت به دلیل تراکم شدن نفت کاهش می یابد.

✓ برای محاسبه ضریب حجمی نفت در فشارهای بیشتر از فشار حباب می توان ابتدا ضریب حجمی نفت در فشارهای بیشتر از فشار حباب را به وسیله یکی از روشهایی که در بخش های گذشته ارائه شدند محاسبه نموده و سپس این مقدار حاصل شده را به منظور محاسبه ضریب حجمی نفت در فشارهای بیشتر از فشار حباب تصحیح نمود. این تصحیح را می توان با استفاده از مفهوم تراکم پذیری نفت انجام داد.

ضریب حجمی نفت برای نفت زیر اشباع

✓ رابطه فوق را با انتگرالگیری می توان به صورت زیر تبدیل نمود:

$$\int_{P_0}^P -c_o dP = \int_{B_{od}}^{B_o} \frac{1}{B_o} dB_o$$

✓ مفهوم تراکم پذیری نفت را می توان بر حسب ضریب حجمی نفت به صورت زیر تبدیل نمود:

$$c_o = -\frac{1}{B_o} \frac{\partial B_o}{\partial P}$$

ضریب حجمی نفت برای نفت زیر اشباع

✓ با حل انتگرال فوق
و بکارگیری
میانگین حسابی
فشار رابطه زیر
حاصل خواهد شد:

$$B_o = B_{ob} \exp[c_o(P - P_b)] \quad (2-1.8)$$

B_o = ضریب حجمی نفت در فشار P ، bbl/STB

B_{ob} = ضریب حجمی نفت در فشار حباب bbl/STB

P = فشار مورد نظر، psia

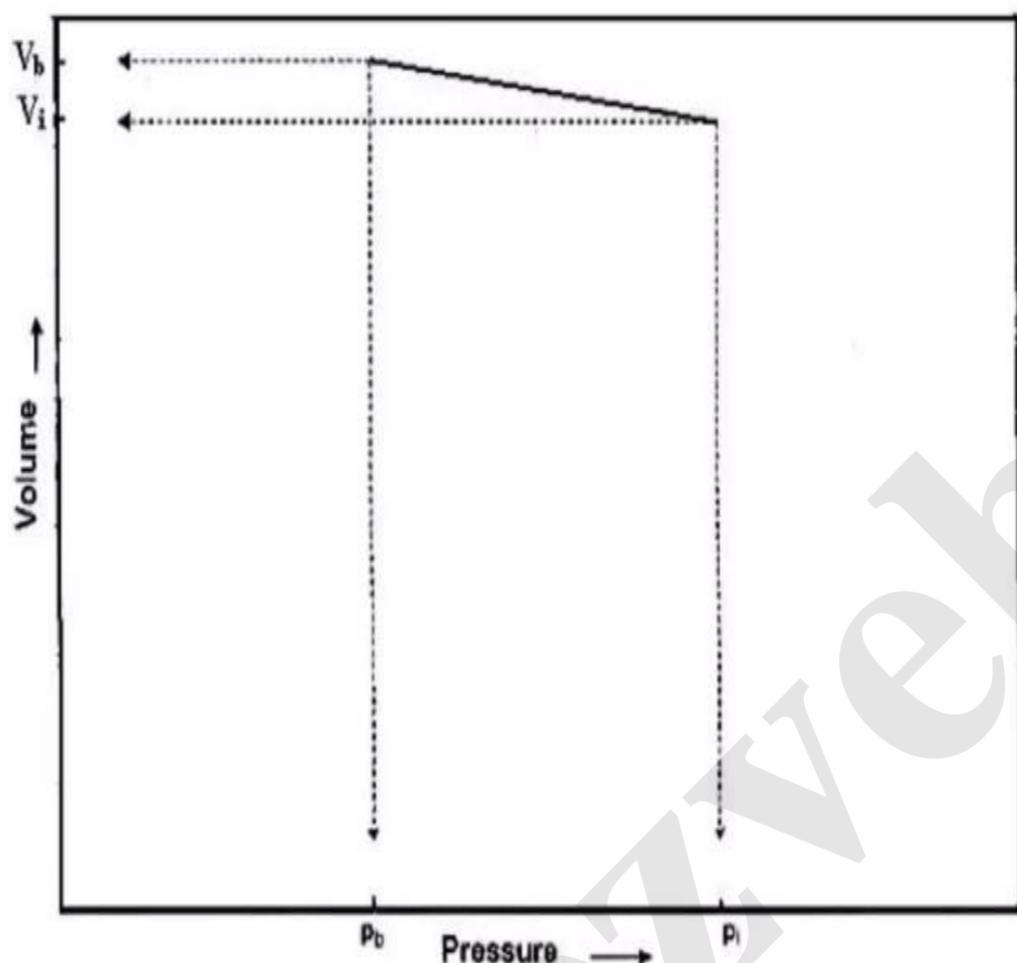
P_b = فشار حباب، psia

ضریب حجمی نفت برای نفت زیر اشباع

با جایگزینی رابطه بالا در رابطه می Petrosky- Farshad می توان رابطه دیگری را برای محاسبه B_o به دست آورد:

$$B_o = B_{ob} \exp[-A(P^{0.4094} - P_b^{0.4094})]$$

$$A = 4.1646 \times 10^{-7} (R_{sb})^{0.69357} (\gamma_g)^{0.1885} (API)^{0.3273} (T - 460)^{0.6729}$$



شکل ۹-۲: رابطه بین حجم و فشار در یک سیستم نفتی

R_{sb} = حلالیت گاز در فشار حباب، scf/STB

منابع مورد استفاده

1. 1. ترجمه کتاب طارق احمد. ترجمه رحيم سيلاوى - ۱۳۸۶

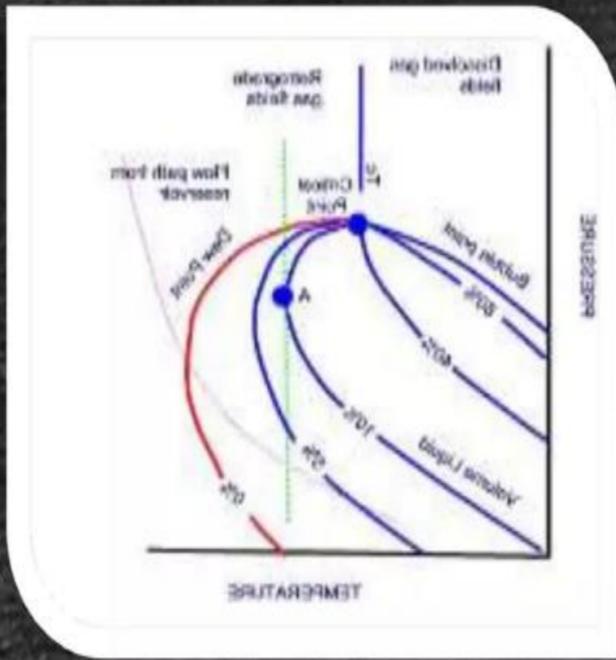


پرسی و پاسخ



زَكَاةُ الْعِلْمِ بَدَلُهُ لِمُسْتَحِقِّهِ وَإِجْهَادُ النَّفْسِ فِي الْعَمَلِ بِهِ؛
امام علی علیہ السلام (غرر الحکم و درر الکلم، ص ۳۹۱)
زکات دانش، گذاشتن آن در اختیار کسی است که سزاوار آن است و به رنج
آفکندن نفس در راه علم به آن. (میزان الحکمیج ۵ حدیث ۱۷۸۰۱)

شماره پروژه: 37



تعریف و محاسبه خواص فیزیکی گاز شامل: ضریب فشردگی Z

درس خواص سیالات مخزن

۸۹۰۲۱۸۸۷۴، مسعود باقری، masoodbagheri8@gmail.com

واحد

فوجان

بهار ۹۳

(۲-۹۲)

مدرس: حسین اعلمی نیا

H.AlamiNia@Gmail.Com



فهرست مطالب

محاسبه ضریب تراکم پذیری گاز بصورت مستقیم:

Hall – Yarborough روش

Dranchuck – Purvis – Robinson روش

Hall – Yarborough روش

بخش
محاسبه ضریب تراکم پذیری
گاز بصورت مستقیم

محاسبه ضریب تراکم پذیری گاز بصورت مستقیم

✓ پس از گذشت چهار دهه روش نموداری Standing – Katz هنوز هم بعنوان معتبرترین روش تعیین ضریب تراکم پذیری گازها می باشد. با این حال بدلیل نموداری بودن این روش نیاز به روشهای که بتوانند این ضریب را با استفاده از معادلات ریاضی محاسبه کند روز به روز بیشتر احساس می شود.

محاسبه ضریب تراکم پذیری گاز بصورت مستقیم (ادامه)

✓ در سالهای اخیر روابط تجربی زیادی برای محاسبه فاکتور Z را با استفاده از روشهای ریاضی ارائه گردیدند که از مهمترین آنها سه روش زیر می باشند:

✓ روش Hall – Yarborough

✓ روش Dranchuck – Purvis – Robinson

✓ روش Hall – Yarborough

بخش

Hall – Yarborough روش

روش Hall – Yarborough

Hall – Yarborough در سال ۱۹۷۳ یک معادله حالت ارائه نمودند ✓
که بطور نسبی بیان کننده نمودار Standing و Katz می باشد.
این معادله ریاضی بصورت زیر ارائه شده است :

$$Z = \left[\frac{0.006125 P_{PR} T}{Y} \right] \text{EXP} \{ -1.2 (1 - T)^2 \}$$

✓ = فشار شبه نقصانی PPR

✓ T = معکوس دمای شبه نقصانی (TPC / T)

✓ Y = دانسیته نقصانی که از معادله زیر حاصل می شود :

$$F(Y) = X_1 + \frac{Y + Y^2 + Y^3 + Y^4}{(1 - Y)^4} - (X_2)Y^2 + (X_3)Y^{X_4} = 0$$

روش Hall – Yarborough (ادامه)

✓ مقادیر X_1 تا X_4 از روابط زیر قابل محاسبه هستند :

$$P_{PR} T) \exp\{-1.2(1 - X_1)^2\} - 0.06125 \quad (\checkmark)$$

$$14.76t - 9.76t^2 + 4.58t^3 \quad X_2 = (\checkmark)$$

$$9.7t - 242.2t^2 + 42.4t^3 \quad X_3 = (\checkmark)$$

$$2.18 + 2.82t \quad X_4 = (\checkmark)$$

✓ معادله یک معادله غیر خطی است که می توان آنرا با استفاده از روش تکرار Newton-Raphson برای دانسیته نقصانی (γ) حل نمود.

دستور العمل محاسباتی برای حل معادله Newton-Raphson

✓ مرحله ۱ یک حدس اولیه از متغیر نامعلوم (YK) در نظر بگیرد که K بعنوان مرحله تکرار می باشد. یک حدس اولیه مناسب از Y را می توان با استفاده از رابطه زیر بدست آورد :

$$YK = 0.0125 (P_{PR} T) \exp\{-1.2(1-t)^2\}$$

✓ مرحله ۲ این حدس اولیه را در معادله قرار دهید و به بررسی مقدار این تابع غیر خطی بپردازید. اگر مقدار این تابع صفر شود جواب مورد نظر همان حدس اولیه خواهد بود. در غیر اینصورت به مرحله بعد بروید.

دستور العمل محاسباتی برای حل معادله Newton-Raphson (ادامه)

✓ مرحله ۳- حدس جدید Y یعنی Y_{K+1} را از عبارت زیر تخمین بزنید:

$$\frac{F(Y^K)}{F'(Y^K)}$$

$$Y_{K+1} = Y_K -$$

✓ مشتق تابع بر حسب Y می باشد و چنین تعریف می شود:

$$F'(Y^K) = \frac{1 + 4Y + 4Y^2 - 4Y^3}{(X_2)Y + (X_3)(X_4)Y^{(X_4-1)}}$$

✓ مرحله ۴ مراحل را به اندازه N بار تکرار کنید به گونه ای که خطا یعنی مقدار مطالب $Y_{K+1} - Y_K$ از مقدار مجاز (مثلاً 10-12) کمتر شود.

دستور العمل محاسباتی برای حل معادله Newton-Raphson (ادامه)

✓ مرحله ۵ - مقدار صحیح Y را در محوطه قرار داده و ضریب تراکم پذیری گاز را به دست آورید. Hall و Yarborough خاطر نشان کردند که روش این برای حالاتی که دمای شبه نقصانی کمتر از یک است قابل استفاده نمی باشد.

بخشی
روسی - aranchuk-purvis-
robinson

روش aranchuk-purvis-robinson

Aranchuk, Purvis, و Robinson در سال ۱۹۷۴ براساس معادله حالتی با نام معادله benedict-webb-rubin رابطه ای ارائه نمودند که با مطابقت ۱۵۰۰ نقطه از نمودار معروف standing-katz حاصل شده است. این رابطه به صورت زیر است:

$$1 + T_1 P_R + T_2 P_R^2 + T_3 P_R^5 + [T_4 P_R^2 (1 + A_8 P_R^2) \exp(-A_8 P_R^2)] - \frac{T_5}{P_R} = 0$$

پارامترها و مقادیر ثابت

۲ بوسیله معادله ۴۱-۲ تعریف

می شود و مقادیر ثابت های A1 تا A7 نیز به شرح زیر است:

$$T_2 = \left[A_4 + \frac{A_5}{T_{PR}} \right]$$

$$A1 = 0.31506237$$

$$T_3 = \left[\frac{A_5 A_6}{T_{PR} A_1} + \frac{A_3}{T_{PR}} \right]$$

$$A2 = -1.0467099$$

$$A3 = -0.57832720$$

$$T_4 = \left[A_4 / T_{PR}^3 \right]$$

$$A4 = 0.53530771$$

$$A5 = -0.61232032$$

$$T_5 = \left[0.27 P_{PR} / T_{PR} \right]$$

$$A6 = -0.10488813$$

$$A7 = 0.68157001$$

پارامترها

بهار ۹۳

۲۸۶ درس خواص سیالات مخزن

HO-0044004

محدودیت های روش – Dranchuck – Abu- Kasseem

✓ دستورالعمل حل معادله ۲-۴۳ مشابه روش dranchuk و abu- kasseem می باشد. این روش برای محدوده های زیر معتبر می باشد:

$$1.05 < T_{pr} < 3.0 \quad \checkmark$$

$$0.2 < P_{pr} < 3.0 \quad \checkmark$$

تراکم پذیری گازهای طبیعی

✓ داشتن آگاهی از تغییرات تراکم پذیری سیالات نسبت به فشار و دما یکی از موارد مهم در محاسبات مهندسی مخزن می باشد. برای فاز مایع، تراکم پذیری ناچیز و معمولاً ثابت فرض می شود، ولی برای فاز گاز مقدار تراکم پذیری کم و ثابت نخواهد بود.

✓ تراکم پذیری یک گاز در دمای ثابت به صورت تغییر در حجم گاز در اثر یک تغییر در فشار به واحد حجم گاز تعریف می شود.

تراکم پذیری گازهای طبیعی (ادامه)

این تعریف به صورت ریاضی چنین بیان می شود: ✓
$$C_g = -\frac{1}{v} \left(\frac{\partial v}{\partial p} \right)_t$$
 ✓

$C_g =$ تراکم پذیری دما - ثابت گاز، $1/\text{psi}$ ✓

با استفاده از معادله حالت گازهای حقیقی، حجم گاز چنین تعریف می شود: ✓

$$\frac{ZnRT}{P}$$

$$V =$$

$$\left(\frac{\partial v}{\partial p} \right)_t = nRT \left[\frac{1}{P} \left(\frac{\partial Z}{\partial p} \right) - \frac{Z}{P^2} \right]$$
 ✓

رابطه کلی معادله حالت گازهای حقیقی

با قرار دادن رابطه فوق در معادله ۲۴-۲، رابطه کلی زیر حاصل می شود:

$$C_g = \frac{1}{P} - \frac{1}{Z} \left(\frac{\partial v}{\partial p} \right)_t$$

برای یک گاز ایده ال، $Z=1$ و خواهد بود و در نتیجه:

$$C_g = \frac{1}{P}$$

معادله ۲-۴۵ را می توان با قرار دادن عبارت P_{PR} P_{PC} بجای مقدار P بر حسب فشار و دمای نقصانی به صورت زیر بیان نمود:

$$C_g = \frac{1}{P_{PR} P_{PC}} - \frac{1}{Z} \left[\left(\frac{\partial v}{\partial p} \right) \right]_t$$

رابطه کلی معادله حالت گازهای حقیقی (ادامه)

با ضرب دو طرف معادله فوق در P_{PC} معادله زیر حاصل خواهد شد:

$$C_g = \frac{1}{P_{PR} P_{PC}} - \frac{1}{Z} \left[\left(\frac{\partial v}{\partial p} \right) \right]_t$$

عبارت C_{PR} تراکم پذیری شبه نقصانی دما - ثابت می باشد و چنین تعریف می شود:

$$C_{PR} = C_g P_{PC}$$

$C_{PR} =$ تراکم پذیری شبه نقصانی دما - ثابت

$C_g =$ تراکم پذیری دما - ثابت گاز، P_{ci}^{-1}

مقادیر (z/z_0) را می توان با استفاده از شیب دما - ثابت T_{PR} در نمودار $standing$ و $katz$ محاسبه نمود.

منابع مورد استفاده

1. تارک، احمد. مهندسی مخازن هیدروکربوری. فصل دوم، صفحه ۴۸ تا ۵۴. ترجمه رحیم سیلاوی، ۱۹۹۱



پرسی و پاسخ



زَكَاةُ الْعِلْمِ بَدَلُهُ لِمُسْتَحِقِّهِ وَإِجْهَادُ النَّفْسِ فِي الْعَمَلِ بِهِ؛
امام علی علیہ السلام (غرر الحکم و درر الکلم، ص ۳۹۱)
زکات دانش، گذاشتن آن در اختیار کسی است که سزاوار آن است و به رنج
افکندن نفس در راه علم به آن. (میزان الحکمیج ۵ حدیث ۱۰۷۸۰)

فهرست مطالب

- ۱- مدلسازی و شبیه سازی ----- ۳
- ۲- کاربردهای شبیه سازی ----- ۴
- ۳- کاربرد های نوین شبیه سازی پیشرفته ----- ۸
- ۴- کاربرد های شبیه سازی در شرکت ها ----- ۱۷
- ۵- کاربرد نرم افزار شبیه سازی 19----- ED
- 6- نمونه ای از کاربرد های شبیه سازی ----- ۲۲

مدلسازی و شبیه سازی

✓ منظور از مدلسازی فرایند، توصیف ماهیت سیستم تولید (یعنی موازنه های جرم و انرژی) در قالب معادلات ریاضی است. خصوصیت های اصلی مدل های خوب، دقیق بودن، کمی بودن و مختصر بودن است. البته مدل های کم دقت، کیفی، یا مفصل نیز کاربردهای ویژه ای دارند که از بحث عمومی این نوشتار خارج است. این معادلات عموماً غیرخطی و به شکل معادلات جبری، دیفرانسیل یا مخلوطی از این دو هستند. در نرم افزارهای امروزی شبیه سازی، اینگونه مدلها در قالب عملیات مختلف در کتابخانه ای ذخیره شده اند که از کنار هم قرار دادن آنها، مدلی از فرایند ساخته میشود.

✓ شبیه سازی، یعنی بدست آوردن اطلاعات خروجی (بطور مثال مشخصات محصول) از طریق حل مدل های فوق براساس اطلاعات ورودی (به طور مثال مشخصات خوراک)، در این میان، اطلاعات

کاربردهای شبیه سازی

✓ به رغم تعریف ساده فوق، کاربردهای شبیه سازی بسیار متنوع و گوناگون است. در اینجا، این کاربردها در سه قسمت مرور میشوند:

✓ پژوهش و توسعه فرایندها، طراحی فرایند، و راهبری کارخانجات.

الف - کاربردهای شبیه سازی در پژوهش و توسعه فرایندها

✓ بطور سنتی، پژوهش درباره روشها یا سیستمهای جدید تولید به کمک واحدهای پیشتاز انجام می شده است. اما نظر به هزینه زیاد ساخت و نگهداری این واحدها، از چندین سال پیش، فکر استفاده از نرم افزارهای شبیه سازی برای کاستن از این هزینه ها مطرح شده است. با بکارگیری این نرم افزارها میتوان گزینه های مختلف خط تولید را بررسی کرد، افزایش ظرفیت واحد را مورد مطالعه قرار داد و در نهایت، واحد پیشتاز را بهینه طراحی کرده و ساخت. از طرف دیگر، بخشهایی از فرآیند را که با شبیه سازی آنها اطلاعات کافی برای طراحی واحد بدست می آید، می توان از واحد پیشتاز حذف کرد. همچنین از اشتباهات پرخرج در طراحی و ساخت واحدهای پیشتاز پیشگیری کرد.

ب - کاربردهای شبیه سازی در طراحی فرایند

(دستگاههای اضافی) و کاستن از هزینه های عملیاتی (مصرف آب، انرژی و ...)، قابلیت انعطاف بیشتری را در طرح فرایند بوجود آورده و نقطه بهینه از لحاظ هزینه ها، روانی عملیات، ایمنی، محیط زیست و غیره را بدست آورد.

افزون بر این، از آنجا که طراحی فرایند از طراحی دستگاه ها و تجهیزات مکانیکی، پایپینگ، ابزار دقیق، سیستم های برقی و سازه و ساختمان جدا نیست، از اطلاعات

✓ امروزه به نحو گسترده ای از نرم افزارهای شبیه سازی در طراحی فرایند استفاده میشود. کاربردهای این نرم افزارها در این حوزه از حیث گستردگی کار از محاسبه ساده خصوصیات ترموفیزیکی جریانها یا حتی مواد خالص شروع شده و به طراحی کارخانجات کامل با در نظر گرفتن تاسیسات جانبی، خطوط لوله تامین خوراک، یا انتقال محصول، و بررسی سیستمهای کنترل میرسد. از آنجا

پ - کاربردهای شبیه سازی در بهره برداری مطلوب از تاسیسات موجود

- ✓ در کارخانجات موجود با کمک نرم افزارهای شبیه سازی می توان فرایند تولید را مورد بررسی و ارزیابی موشکافانه قرار داده و از این طریق، بطور کلی عملیات را بهبود بخشید. در صورتی که از نرم افزارهای پیشرفته تر استفاده شود، امکان بهینه سازی در جا براساس شرایط تولید (مانند دمای خوراک و شرایط اقلیمی) نیز وجود دارد.
- ✓ کاستن از مواد و انرژی مصرفی کرد و به رفع آنها همت گماشت. یکی از کاربردهای جدید نرم افزارهای شبیه سازی، بررسی صحت عملکرد سیستمهای کنترل موجود و تنظیم مجدد آنها است. این کار به کمک نرم افزارهای شبیه سازی دینامیک انجام میشود. با ظهور نرم افزارهای پیشرفته تر جدید که امکاناتی از قبیل توسعه پذیری، شکل پذیری، اتوماسیون، اتصال به نرم افزارهای دیگر و پایگاه های داده ها،

کاربردهای نوین شبیه سازی پیشرفته

شبیه سازی این موضوع را بیشتر روشن میکند

✓ باید دانست که در گذر سالها، با انباشته شدن تجربیات متعدد از شبیه سازی، اعتماد به نتایج شبیه سازی بسیار مستحکمتر شده است بطوری که امروزه کمتر مدیر مطلعی یافت میشود که نه تنها در مورد فواید اصل شبیه سازی که حتی کاربرد آن در موارد حساسی چون کنترل فرآیندها تردید به خود راه دهد. نظر به برخی از کاربردهای پیشرفته نرم افزارهای

الف - ارتباط با نرم افزارهای دیگر

فرایند

✓ تبادل اطلاعات با نرم افزارهای

دیگر بصورت دوطرفه، توانایی

دست ورزی در اطلاعات کتابخانه

ای، افزودن مدلهای دلخواه کاربر و

اجرای برنامه طبق روش دلخواه

کاربر با معماری باز نرم افزارهای

امروزی شبیه سازی ممکن شده

است. با پدید آمدن فکر -CAPE

OPEN این کار شکل جدی تری

نیز به خود گرفته و نوید ظهور نرم

افزارهایی با قابلیت‌های گسترده

پذیرش قطعاتی از نرم افزارهای

✓ نرم افزارهای نوین از توانایی

اتصال مستقیم یا با واسطه به انواع

سیستم های کنترل فرایند واقعی

برخورد دارند و در نتیجه، می توان

از آنها برای بهینه سازی لحظه ای

عملکرد واحد با تعیین نقاط مقرر

بهینه بهره گرفت. معماری باز و

توان محاوره با نرم افزارهای دیگر،

حتی امکان پیاده سازی الگوریتم

های پیشرفته کنترل مانند کنترل

مدله، پیشگو (MPC)، کنترل

پ - آموزش اپراتورها

✓ دقت شبیه سازی دینامیک
فرآیندها امروزه چنان است که
میتوان از آن برای خلق
موقعیتهای نامطلوب یا اضطراری
مجازی و آموزش چگونگی مهار
آنها به اپراتورها استفاده کرد. نظیر
این کار سالها پیش از این در
کارهای حساس مانند ناوبری
هوایپیما و سیستم های دفاعی
انجام می شده است. با کاهش
هزینه های پیاده سازی این
توانایی در صنایع شیمیایی، زمینه

را بطور جدی مطرح میکنند. از
آنجا که در این سیستمهای
هوشمند، تمام بخشهای مهندسی
و مدیریت پروژه ها به پایگاه
مرکزی داده ها دسترسی دارند،
پویایی قابل ملاحظه های در انجام
پروژه ها به وجود می آید. افزون
براین، اطلاعات طراحی سرمایه
ارزشمندی است که پس از پایان
طراحی نیز در طول عمر
کارخانجات باید مورد استفاده قرار
گیرد. بنابراین، وجه دیگر این

ث- اتصال به سیستم مدیریت

✓ در دوران ما، تولید به کمک کامپیوتر (CIM)، تجارت الکترونیکی، بازرگانی الکترونیکی و سیستم های اطلاعات مدیریت به سرعت در حال رشدند. امروزه سیستم های مدیریت، حسابداری، برنامه ریزی، طراحی، کنترل عملیات و راهبری به دلیل نیاز به نظارت و تنظیم روابط میان تولیدکنندگان، مجاری توزیع فرآورده ها، شبکه های حمل و

از این طریق، امکان پیش بینی و در نظر گرفتن تقاضای بازار، اجرای سفارشها و ایجاد هماهنگی در تامین مواد اولیه، تخصیص ظرفیت های تولید و برنامه ریزی برای آن و زمانبندی تحویل محصول به وجود می آید که در فضای رقابتی تجارت جهانی امری حساس و فوق العاده مهم ارزیابی می شود. مجدداً، شبیه سازهای امروزی به دلیل توان محاوره با پایگاه های داده ها و معماری باز

۵۰ ساله مهندسی فرایند (آزمایشگاه - افزایش مقیاس - طراحی - بهینه سازی) بوجود آورده و با توسعه دامنه کاربرد شبیه سازی از مرحله تئوری تا بهره برداری عملی، اصولاً روش انجام کارهای مهندسی از مرحله آزمایشگاه تا طراحی و از آنجا تا راهبری کارخانجات را به طرز بنیادی و چشمگیر دگرگون کرده است. این روند، بدلیل نیاز به کاهش هزینه های مواد اولیه،

شبیه‌سازی می‌تواند یک راه‌حل ایده‌آل باشد. از آنجا که نرم‌افزارهای شبیه‌سازی توانایی پاسخ‌گویی به سوالات "what if" را در یک محیط پویا دارا هستند، می‌توانند نتایج حاصل از اجرای یک تصمیم را پیش از آن که تصمیمات اجرایی شده و منابعی صرف آنها شوند پیش‌بینی نمایند.

✓ فضای رقابتی و متغیر بازار جهانی نیز چالش‌های پیش روی این سازمان‌ها را پیچیده‌تر می‌سازد. برای دستیابی به مأموریت‌های تعریف شده و اتخاذ تصمیمات صحیح در مورد اعمال تغییراتی با هزینه‌های زیاد، سازمان‌ها به ابزارهایی برای پیش‌بینی نتیجه تصمیمات خود و کاهش ریسک ناشی از تصمیم‌گیری نادرست نیاز دارند. برای نیل به این اهداف

اطمینان و برنامه‌ریزی برای
تعمیرات پیشگیرانه، کنترل
کیفیت مواد اولیه که از
تأمین‌کنندگان مختلفی خریداری
شده‌اند، پیش‌بینی هزینه‌های
ناشی از کمبود مواد اولیه، عملیات
احداث خط لوله، عملیات
ترمینال‌ها، زنجیره تأمین و
مدیریت هزینه‌ها و سرمایه‌گذاری
به کار گرفته‌اند.

✓ شرکت‌های نفتی بسیاری هم
چون British، Exxon، Shell
BOC، Petroleum (BP)
Imperial، Conoco، Gases
Qatar، Mobil Oil، Oil
Petroleum و Texaco تکنیک
شبیه‌سازی را برای بهینه‌سازی
فرآیندهای خود و در زمینه‌های
حمل LNG و نفت خام، برنامه
تحویل سالیانه، ارزیابی عملکرد
تجهیزات، مدلسازی قابلیت

این شرکت‌ها مواردی چون کاهش هزینه‌ها و حجم سرمایه‌گذاری‌ها، تخصیص بهتر منابع به فرآیندها و در نتیجه بهره‌وری بالاتر، بهره‌برداری بهینه از لنگرگاه‌ها، استفاده مناسب از مخازن ذخیره سوخت، تعیین تعداد مناسب کشتی‌های مورد نیاز، کاهش هزینه‌های عملیاتی، اجرای تعهدات نسبت به مشتری بدون دیرکرد و کاهش ریسک

تأخیر در تحویل سفارشات را در کنار توجه به محدودیت‌های آب و هوایی، جزر و مد و محدودیت‌های عملیاتی بندر به عنوان نتایج به‌کارگیری تکنیک شبیه‌سازی نام برده‌اند. در ادامه به چهار مورد از مطالعات موردی کاربرد تکنیک شبیه‌سازی در صنایع نفت و گاز به‌طور خلاصه اشاره می‌شود

کاربرد شبیه‌سازی در شرکت Qatar Petroleum

✓ شرکت Qatar Petroleum تفاهم‌نامه‌هایی را با شرکت‌های بین‌المللی انرژی برای راه‌اندازی تجهیزات تبدیل گاز به مایع و پروژه‌های پتروشیمی منعقد ساخته است. برای پیش‌بینی چالش‌های پیش‌رو در تولید گستره متنوع‌تری از محصولات و با حجم بیشتر این شرکت تصمیم به استفاده از تکنیک شبیه‌سازی گرفت. در بندر مورد مطالعه در حال حاضر تنها یک لنگرگاه

✓ مینان از این که سفارشات مشتریان در زمان مقرر تحویل خواهند شد.

✓ برنامه‌ریزی برای افزایش ظرفیت لنگرگاه‌ها در زمان‌های مناسب و جلوگیری از به وجود آمدن ظرفیت‌های اضافی

✓ یافتن روش بهینه‌ای برای تخصیص محصولات به لنگرگاه‌ها برای بارگیری در کشتی‌ها

✓ به منظور کسب نتایج فوق‌العاده

کاربرد شبیه‌سازی در شرکت Exxon Chemicals

اسکله‌ها و افزایش ظرفیت مخازن. برای مقایسه این سه راه حل یک مدل شبیه‌سازی ساخته شد. این مدل در برگیرنده تعداد و ابعاد کشتی‌ها، برنامه تولید و مصرف مواد، زمان‌بندی حرکت کشتی‌ها، ظرفیت مخازن، تأثیرات تغییرات جوی و... به همراه امکان تحلیل حساسیت بود.

با مشاهده روابط بین اجزای مدل به شکل گرافیکی و اعمال تغییرات مختلف در مدل

شرکت Exxon از بزرگ‌ترین و موفق‌ترین تولیدکننده‌های مواد پتروشیمی در جهان و صاحب سه کارخانه تولیدی است که دو کارخانه در بریتانیا و سومی در فرانسه مستقر است. یکی از این کارخانه‌ها محصول اتیلن تولیدی خود را برای تبدیل به پلاستیک از طریق کشتی به بلژیک می‌فرستد.

در سال ۱۹۹۰ تلاش‌هایی برای افزایش میزان تولید پلاستیک و در نتیجه افزایش حجم اتیلن

کاربرد شبیه‌سازی در شرکت Shell

- ✓ شرکت Shell یک نرم‌افزار شبیه‌سازی را برای مدلسازی ترمینال‌های تولیدی و خروجی، فرآیندهای لجستیکی کشتی‌ها و برنامه زمانی حرکت آنها طراحی نموده است. این نرم‌افزار در نوع خود بسیار پیشرفته بوده و امکان تحلیل فرآیندها و آنالیز حساسیت را فراهم می‌آورد. به‌کارگیری این نرم‌افزار صرفه‌جویی در منابع مالی و کاهش هزینه‌ها را در شرکت Shell به همراه داشته است.
- ✓ نموده است:
- ✓ تعیین ظرفیت بهینه مخازن نگهداری LNG
- ✓ تعیین ظرفیت بهینه کشتی‌ها برای بارگیری
- ✓ حذف گلوگاه‌های فرآیند در پایانه‌ها
- ✓ تضمین تحویل سفارشات در موعد مقرر با توجه به ماهیت احتمالی فرآیندها
- ✓ به علامه گزاشته است

کاربرد نرم افزار شبیه سازی ED در صنعت پتروشیمی

Incontrol Enterprise ✓

Dynamics ارائه دهنده

راهکارهای نرم افزاری و مشاوره در خصوص شبیه سازی سیستم ها به ویژه سیستم های لجستیک و تجزیه و تحلیل مقداری می باشد.

Incontrol با بیش از ۱۸ سال تجربه، به شرکتی شناخته شده در سطح دنیا بدل گردیده است که سازمان ها در خصوص حل مسائل پیچیده خود از آن یاری می جویند. راهکارهای ED در

✓ مراکز پشتیبانی

✓ بخش بهداشت و بیمارستانی

✓ یکی از مهم ترین زمینه های کاری این شرکت ارائه راه حل هایی برای بهینه سازی عملیات در

پالایشگاه ها است. در این مراکز

حجم وسیعی از عملیات شیمیایی

اجرا می شوند. با به کارگیری

تانک های ذخیره واسط، گریدهای

متفاوتی از محصولات با استفاده از

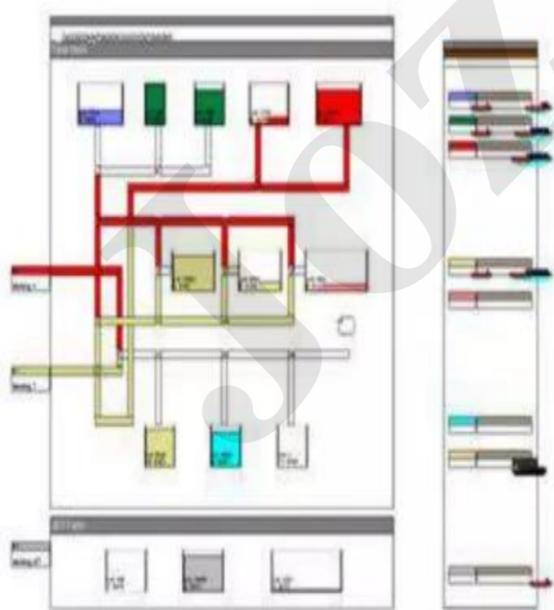
خطوط همزن پیوسته تولید

گازها و آندوس...

بهار ۹۳

معدوبی سازی بسیاری در رمیه

گیرند. همچنین وجود ابزاری که بتواند مدل سازی را با سرعت بالا انجام داده و حالات جدید را بررسی نماید نیز ضروری است. محدودیت مشترک همه مدل ها این است که باید تنها با استفاده از پارامترها ساخته شوند.



✓ هدف اصلی این مطالعات کمینه نمودن هزینه های انبارداری است. به سبب پویایی پیچیده سیستم، پیش بینی عملیات پیش رو بسیار سخت است. مثلاً در زمانی هایی که یک مخزن از سرویس دهی خارج گشته و یا به محصول دیگری اختصاص داده شود برخی از حالات ممکن جهت تخصیص مخازن باید مورد بررسی قرار

که جزئیات و اطلاعات مقداری سیستم لجستیک تجهیزات ذخیره‌سازی را ارائه می‌دهد و در نتیجه می‌توان هزینه‌های مربوطه را کاهش داد. در ادامه نمونه‌هایی از داده‌های ورودی به نرم‌افزار ED و نتایج خروجی آن نمایش داده شده است

	Max volume	Start volume	Setting (hr)	Off time (hr)	Off spec %
1	21000	10000	8	6	5
2	4400	0	8	6	5
3	9300	9000	8	6	5
4	15800	0	8	6	5
5	21000	19000	8	6	5
6	19278	19000	8	6	5
7	10000	0	8	6	5

با استفاده از نرم‌افزار ✓
 اعتباریافته‌ای که با Enterprise Dynamics تهیه شده است، کاربران توانستند مدل‌هایی را در حالت‌های جدید و در زمان بسیار کوتاه بسازند. هم‌چنین مدل‌ها و تجزیه و تحلیل سیستم‌های فعلی و سه وضعیت جدید به مشتریان ارائه گردید. به این ترتیب ابزار جامع اثبات‌شده‌ای به دست آمد

دو نمونه از کاربردهای شبیه سازی در بهبود عملیات لجستیک در بندر

داده می شوند، تعداد لوله‌هایی که در هر ساعت خم می شوند، طول گودال‌هایی که در هر ساعت حفر می شوند، تعداد کامیون‌های موجود برای جابجایی لوله‌ها و ظرفیت هر یک و .. نیز به مدل وارد می شوند. اجرای این مدل و بهره‌گیری از توانایی‌های گرافیکی نرم‌افزارهای شبیه‌سازی، بررسی وضعیت هر یک از منابع تولیدی در بازه‌های زمانی مختلف، تخمین زمان به پایان رسیدن پروژه و ..

۱- British Petroleum ✓

✓ لوله کشی در ساحل (شامل فرآیندهای جوشکاری، بازرسی، تست کردن و ..) حدود ۵۰٪ هزینه‌های یک پروژه را تشکیل می‌دهد. اگر فرآیندهای پروژه پیچیده باشند (مثلاً زمانی که لازم است محدوده وسیعی لوله‌گذاری شود) مدیریت پروژه بسیار دشوار خواهد بود. در چنین شرایطی شبیه‌سازی ابزار مناسبی برای بررسی فرآیندهای گلوگاه و و

۲- offshore_onshore

دو بخش onshore و offshore تقسیم نمود. در بخش onshore مدل شبیه‌سازی موارد زیر را مشخص می‌سازد:

✓ ظرفیت هر یک از تجهیزات به صورت درصدی از ظرفیت مورد نیاز

✓ تعداد تجهیزات مشابه موجود

✓ لیست توقفات برنامه‌ریزی شده و پیش‌بینی نشده به همراه MTBF، MTTR هر یک و تأثیر این

بهار ۹۳

نیازهای فوری

✓ همه پروژه‌های پتروشیمی یک ویژگی مشترک دارند: برقراری تعادل بین بودجه در نظر گرفته شده برای پروژه و آماده‌سازی به موقع کارخانه از طریق حذف هزینه‌های مربوط به تجهیزات غیرضروری. با شبیه‌سازی فرآیندهای کارخانه و پیش‌بینی عملکرد آن در سال‌های اولیه راه اندازی می‌توان میزان بزگشت سرمایه را پیش‌بینی نمود. این مدل‌ها موارد زیر را مشخص می‌

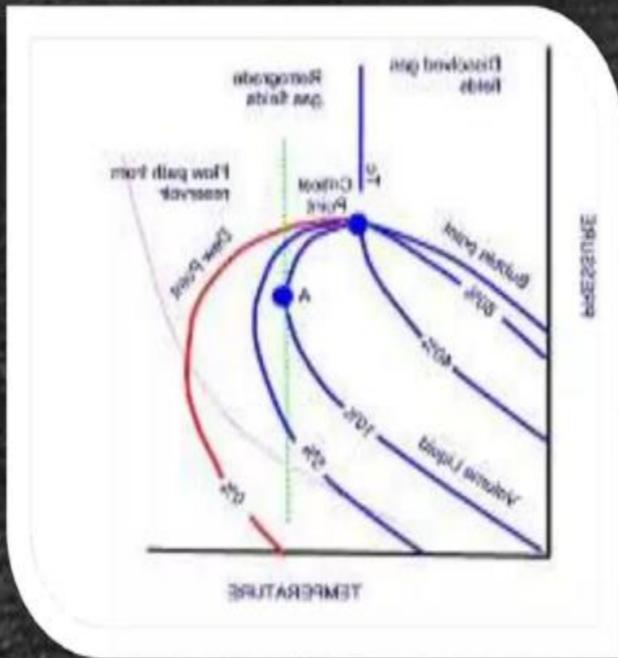
۳۱۶ آزمون درس خواص سیالات مخزن

منابع مورد استفاده

1. <http://www.simaron.com>



شماره پروژه: ۴۱



نرم افزارهای شبیه ساز خواص سیالات مخزن

درس خواص سیالات مخزن

navidmosavi920@gmail.com سید نوید سید موسوی ۹۲۲۰۱۵۳۹۱



واحد
فوجان
بهار ۹۳
(۲-۹۲)

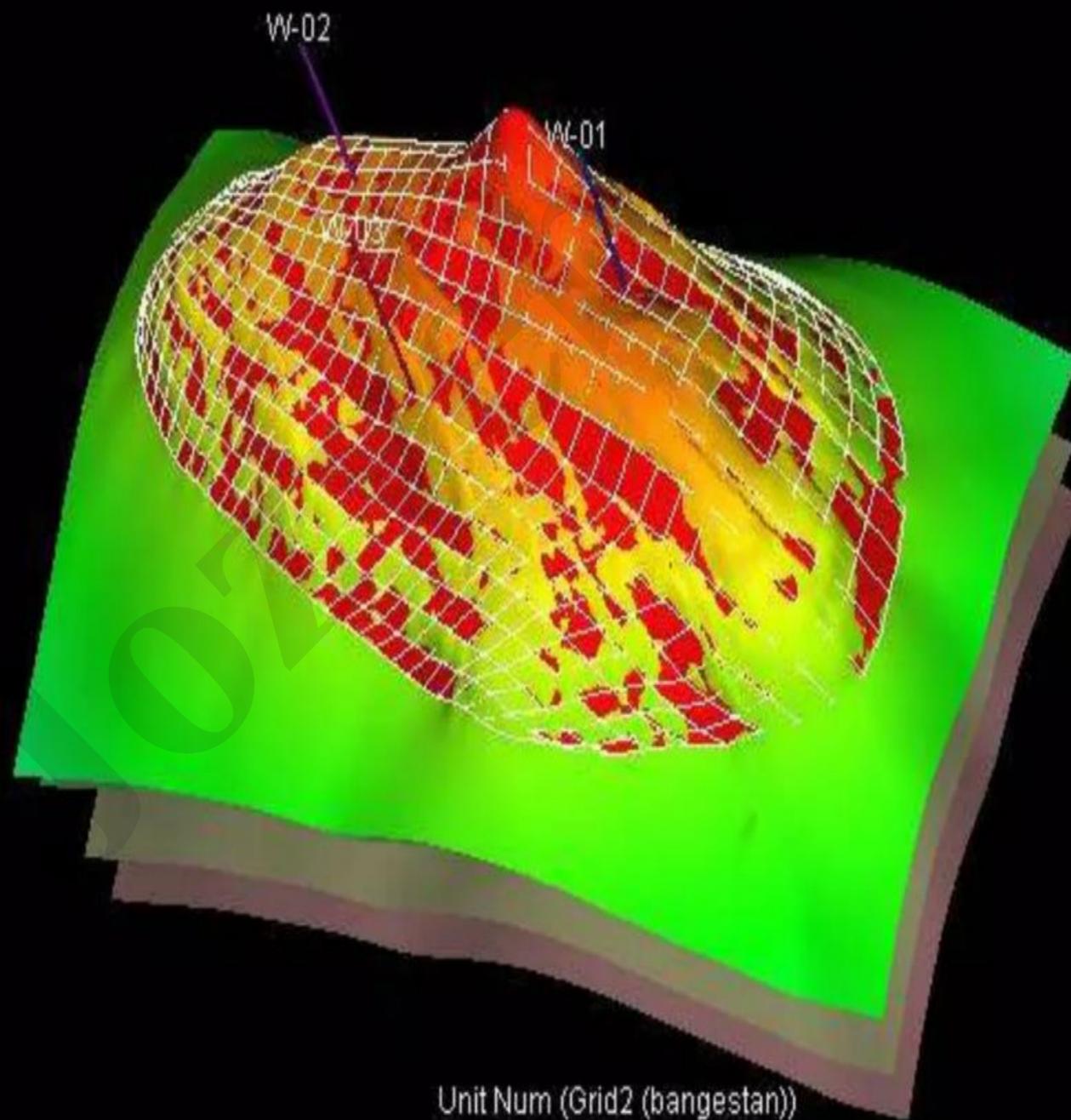
مدرس: حسین اعلمی نیا

H.AlamiNia@Gmail.Com

فهرست مطالب

۱. معرفی اجمالی از چند نرم افزار در حیطه ی شبیه سازی و محاسبات ریاضی خواص سیالات مخزن

FloGrid 2005A



بخش
۱- معرفی مختصری از چند نرم
افزار نفتی و پیش نیازهای آنها

۱- معرفی مختصری از چند نرم افزار نفتی و پیش نیازهای آنها

✓ نرم افزار PipeSim

✓ خلاصه: PipeSim یکی از پر استفاده ترین نرم افزارهای مورد استفاده مهندسان بهره برداری برای بررسی عملکرد تولیدی چاه و تلاش در جهت بهینه نمودن تولید است. معادلات گوناگون چند فازی، مدل های مختلف تکمیل چاه، استفاده از مدل های نفت سیاه و ترکیبی و امکان شبیه سازی روشهای فراآوری مصنوعی (فراآوری با گاز، استفاده از پمپ های درون چاهی و...) PipeSim را به یکی از قوی ترین ابزارهای این رشته تبدیل نموده است.

✓ هدف: آشنایی با نرم افزار PipeSim و استفاده از آن در مدل سازی و بهبود تولید از چاه و نیز طراحی جریان های دو فازی

✓ پیش نیاز: آشنایی کلی با مباحث عملیات بهره برداری (گذراندن درس

✓ نرم افزار PVTi

✓ خلاصه:

✓ نرم افزار PVTi در واقع بسته‌ای

بر اساس معادلات حالت است که

به منظور ایجاد اطلاعات PVT از

اطلاعات آزمایشگاهی سیالات

مخزن تهیه شده است. در این

نرم افزار امکان انتخاب چندین

معادله حالت، استفاده از معادلات

مختلف برای ویسکوزیته و نیز

امکان تنظیم (Tune) نمودن

معادلات، داده‌ها را آزمایشگاه

وجود دارد. در انتها می‌توان

داده‌های PVT را به فرم مناسب

برای شبیه‌سازهای مخزن (مانند

اکلیپس) خروجی گرفت.

✓ هدف:

✓ آشنایی با نرم افزار PVTi و

استفاده از آن جهت شبیه‌سازی

رفتار سیالات مخزن

✓ پیش‌نیاز:

✓ درس خواص سیالات مخزن

✓ نرم افزار ECLIPSE 100 مقدماتی

✓ خلاصه: شبیه ساز مخزن ECLIPSE نرم افزاری جامع و کامل جهت انجام عملیات شبیه سازی انواع مخازن با هر درجه پیچیدگی ساختمانی، زمین شناختی، و یا نوع سیال است. کاربردهای ECLIPSE با توجه به قابلیت های گسترده و فراوان آن نسبت به سایر نرم افزارهای شبیه ساز مشابه بسیار زیاد است به طوری که می توان گفت به یک استاندارد جهانی تبدیل گردیده است. نرم افزار ECLIPSE 100 نرم افزار شبیه ساز نفت سیاه (Black Oil) مخزن است که در آن فرض بر این است که سیال مخزن از نفت، گاز محلول و آب تشکیل شده است و نفت مخزن و گاز محلول به هر نسبت با هم امتزاج پذیرند.

✓ هدف: شبیه سازی مخزن به صورت نفت سیاه با استفاده از نرم افزار

ECLIPSE 100

✓ نرم افزار ECLIPSE 100 پیشرفته

✓ خلاصه:

✓ شبیه ساز مخزن ECLIPSE نرم افزاری جامع و کامل جهت انجام عملیات شبیه سازی انواع مخازن با هر درجه پیچیدگی ساختمانی، زمین شناختی، و یا نوع سیال است. کاربردهای ECLIPSE با توجه به قابلیت های گسترده و فراوان آن نسبت به سایر نرم افزارهای شبیه ساز مشابه بسیار زیاد است به طوری که می توان گفت به یک استاندارد جهانی تبدیل گردیده است. نرم افزار ECLIPSE 100 نرم افزار شبیه ساز نفت سیاه (Black Oil) مخزن است که در آن فرض بر این است که سیال مخزن از نفت، گاز محلول و آب تشکیل شده است و نفت مخزن و گاز محلول به هر نسبت با هم امتزاج پذیرند.

✓ نرم افزار ECLIPSE 300

✓ خلاصه:

✓ نرم افزار ECLIPSE 300 علاوه بر داشتن ویژگی‌ها و توانمندی‌های ECLIPSE 100 می‌تواند از معادلات حالت و یا نسبت‌های تعادلی وابسته به فشار نیز در حل مسائل بهره‌گیرد. ECLIPSE 300 زمانی استفاده می‌شود که رفتار هیدروکربن‌ها به صورت ترکیبی (Compositional) در نظر گرفته شود (مانند مخازن گاز میعانی و یا نفت تبخیری volatile oil).

✓ هدف:

✓ شبیه‌سازی مخازن به صورت ترکیبی و پیش‌بینی عملکرد مخازن در

اثر تزریق گاز

✓ نرم افزار Mbal

✓ خلاصه:

✓ نرم افزار Mbal نرم افزاری ساخت شرکت EPS است به منظور هر چه ساده تر کردن محاسبات موازنه مواد در انواع مخازن توسعه یافته است. در این دوره اصول و روش های موازنه مواد و نحوه کار با نرم افزار شرح داده می شوند.

✓ هدف:

✓ آشنایی با مکانیزم های تولید از مخازن نفت و گاز و انجام محاسبات موازنه مواد با استفاده از نرم افزار تخصصی Mbal

✓ پیش نیاز:

✓ نرم افزار Saphir

✓ خلاصه:

✓ نرم افزار Saphir ساخت شرکت Kappa از مجموعه Ecrin در حدود

۲۰ سال پیش توسعه یافت و به سرعت جای خود را بازارهای جهانی

باز کرد. این نرم افزار با ارائه مدل های تحلیلی و عددی، روش های

Deconvolution، و رابط کاربری بسیار جذاب خود یکی از

معتبرترین نرم افزارهای تحلیل چاه آزمایی به شمار می آید.

✓ هدف:

✓ آشنایی با نرم افزار Saphir و توانایی تحلیل چاه آزمایی توسط آن

✓ نرم افزار F.A.S.T WellTest

✓ خلاصه:

✓ این نرم افزار که ساخت شرکت کانادایی Fekete است یک از کامل ترین و به روزترین نرم افزارهای تفسیر چاه آزمایی است که اخیراً نیز توسط تعدادی از شرکت های بزرگ نفتی ایران نیز خریداری و مورد استفاده قرار گرفته است. این نرم افزار بواسطه هماهنگ بودن با علم روز، رابط گرافیکی مناسب و دقت بالای خود به سرعت در حال باز کردن راه خود در بازارهای بین المللی است.

✓ هدف:

✓ آشنایی با نرم افزار F.A.S.T WellTest و توانایی تحلیل

چاه آزمایی، توسط آن

✓ نرم افزار Pansystem

✓ خلاصه:

✓ نرم افزار Pansystem ساخت شرکت EPS که البته به تازگی توسط شرکت Weatherford خریداری شده است، از قدیمی ترین نرم افزارهای تفسیر چاه آزمایی به شمار می آید. هر چند به دلیل تحریم های شرکت های آمریکایی این نرم افزار دیگر به صورت قانونی در ایران مورد استفاده قرار نمی گیرد، اما Pansystem همچنان از نرم افزارهای مطرح در تحلیل چاه آزمایی به حساب می آید.

✓ هدف:

✓ آشنایی با نرم افزار Pansystem و چگونگی تفسیر داده های چاه آزمایی توسط آن، محاسبه تراوایی، ضریب پوسته، تشخیص

✓ نرم افزار Weltest 200

✓ خلاصه:

✓ Weltest 200 از قوی ترین نرم افزارهای چاه آزمایی به شمار می آید که توانسته است با ترکیب تکنیک های چاه آزمایی تحلیلی و عددی به طرز قابل توجهی توانایی مهندسان را جهت آنالیز چاه آزمایی افزایش دهد.

✓ هدف:

✓ ایجاد مهارت علمی و عملی در کاربری نرم افزار Weltest 200

✓ پیش نیاز:

✓ درس مبانی چاه آزمایی

✓ نرم افزار Olga

✓ خلاصه:

✓ نرم افزار Olga که ابتدا توسط شرکت Statoil در سال ۱۹۸۳ توسعه یافت می تواند جریان چندفازی را که یک پدیده دینامیک است مدل سازی کند. شبکه های خطوط لوله که دارای تجهیزات فرآیندی مانند پمپ، کمپرسور، مبدل حرارتی، تفکیک کننده، شیر، و... است به راحتی به صورت دینامیک قابل شبیه سازی شدن هستند. خطوط لوله نفت، گاز، گاز میعانی، همگرا یا واگرا به راحتی قابل مدل سازی هستند.

✓ هدف:

✓ آشنایی با نحوه شبیه سازی و طراحی خطوط لوله توسط نرم افزار

Olga

✓ نرم افزار SCAL

✓ خلاصه:

✓ نرم افزار SCAL از پکیج ECLIPSE در واقع برای تبدیل داده های تراوایی نسبی و فشار موپینگی آزمایشگاهی به فایل های مورد استفاده در شبیه سازها توسعه یافت. در این دوره روش استفاده از این نرم افزار و قابلیت های آن مورد بحث قرار می گیرند.

✓ هدف:

✓ ایجاد مهارت علمی و عملی در کاربری نرم افزار SCAL برای آنالیز ویژه داده های مغزه های نفتی

✓ پیش نیاز:

✓ نرم افزار (Winprop) CMG

✓ خلاصه:

✓ نرم افزار Winprop از پکیج CMG به منظور مدلسازی و شبیه سازی رفتار سیالات مخزن توسعه یافته است. این نرم افزار در موارد بسیاری برای بر نرم افزارهای دیگر ترجیح داده می شود و بویژه در پیش بینی رسوب آسفالتین و دیگر جامدات کاربرد دارد.

✓ هدف:

✓ آشنایی با مراحل مختلف مدل سازی خواص سیالات مخزن

✓ پیش نیاز:

✓ درس خواص سیالات

✓ شبیه‌سازی رسوب آسفالتین با نرم‌افزار Winprop

✓ خلاصه:

✓ نرم‌افزار Winprop از جمله قوی‌ترین نرم‌افزارها در پیش‌بینی رسوب

آسفالتین در مخزن به شمار می‌آید. در این دوره مبانی رسوب

آسفالتین، مدل‌های مختلف رسوب، و کاربرد این نرم‌افزار در این مورد

معرفی می‌شود.

✓ هدف:

✓ ایجاد مهارت در شبیه‌سازی ترمودینامیکی رسوب آسفالتین با استفاده

از نرم‌افزار Winprop از پکیج CMG

✓ پیش‌نیاز:

✓ نرم افزار VFPI

✓ خلاصه:

✓ نرم افزار VFP از پکیج ECLIPSE برای شبیه سازی هر گونه محاسبات افت فشار در چاه های تولیدی نفت و گاز مورد استفاده قرار می گیرد. این نرم افزار همچنین قابلیت تولید فایل های مورد نیاز در شبیه سازها را داراست.

✓ هدف:

✓ شبیه سازی رفتار دینامیک سیالات هیدروکربوری در ستون چاه و خطوط لوله

✓ پیش نیاز:

✓ نرم افزار (CMG) IMEX

✓ خلاصه:

✓ نرم افزار IMEX از پکیج CMG (Computer Modeling

Group) نرم افزار شبیه ساز نفت سیاه مخزن است که به صورت گرافیکی و به راحتی داده ها را وارد نموده و خروجی های مورد انتظار را نتیجه می دهد.

✓ هدف:

✓ آشنایی با مراحل شبیه سازی دینامیکی یک مخزن با استفاده از شبیه ساز و بررسی تأثیر پارامترهای مختلف در تولید و مدیریت مخزن

✓ پیش نیاز:

منابع مورد استفاده

1.



پرسی و پاسخ



زَكَاةُ الْعِلْمِ بَدَلُهُ لِمُسْتَحِقِّهِ وَإِجْهَادُ النَّفْسِ فِي الْعَمَلِ بِهِ؛
امام علی علیہ السلام (غرر الحکم و درر الکلم، ص ۳۹۱)
زکات دانش، گذاشتن آن در اختیار کسی است که سزاوار آن است و به رنج
آنگذدن نفس در راه علم به آن. (میزان الحکمیج ۵ حدیث ۱۷۸۰۱)



جزوه باما

دانلود جزوات، نمونه سؤالات
و پروپوزنت‌های دانشگاهی

Jozvebama.ir

