

پروژه کارشناسی

«سیمان کاری»



گردآورنده :

محمد جلیلیان

شماره دانشجویی :

۹۱۰۰۳۹۱۸۰

استاد مربوطه :

جناب آقای امین نعمتی حقیقی

بهار ۹۵

بِسْمِ اللَّهِ الرَّحْمَنِ الرَّحِيمِ

# فصل اول

## چکیده:

از میان خدماتی که در طول حفاری یک چاه نفت یا گاز صورت می‌گیرد. لوله گذاری (casing) و سیمانکاری (cementing) را یقیناً می‌توان مهمترین خدمات دانست. عمر چاه، میزان تولید و مدت بهره دهی آن به مقدار وسیعی بستگی به درجه موفقیت این خدمات دارد. در عملیات لوله گذاری، چاه لخت به وسیله یک رشته لوله فولادی مخصوص پوشیده می‌شود و متعاقب آن در عملیات سیمانکاری، فضای حلقوی بین لوله و دیواره چاه، از یک دوغاب سیمان با ترکیبات معین، پر می‌شود. دوغاب سیمانی که به این ترتیب دالان پشت لوله‌ها را پر می‌کند با گذشت زمان (معمولاً پس از چند ساعت یا چند روز) می‌بندد و سخت می‌شود و سنگ سیمان حاصل چون غلافی محکم، لوله‌های پوششی (casing) را در بر می‌گیرد و آنها را با سازند پیوند می‌دهد. این غلاف سیمانی وظایف متعددی را انجام می‌دهد که شاید بتوان همه آنها را در دو کلمه «محافظة» و «ممانعت» خلاصه کرد: سیمان به دیواره چاه ثبات می‌دهد و لوله‌های پوششی را در مقابل فشارهای خارجی ناشی از طبقات زمین که ممکن است حتی باعث درهم شکسته شدن و خورد گشتن لوله گردند و نیز در مقابل الکترولیز و خوردگی که ناشی از آبهای خورنده زیرزمینی و هیدروکربنهای ترش یا تماس مستقیم لوله‌ها با چینه‌ها می‌باشد "محافظة" می‌کند و از مهاجرت سیال‌های یک سازند به سازند دیگر و آلوده شدن ناخواسته هیدروکربنهای ارزشمند (نفت و گاز) "ممانعت" به عمل می‌آورد.

## ۱) شیمی سیمان:

سیمان پرتلند مهمترین ماده مورد استفاده در سیمانکاری چاههای نفت و گاز می‌باشد. سیمان پرتلند چاههای نفت به لحاظ شرایط دما و فشار بالا، با نوع ساختمانی متفاوت است. سیمان پرتلند دارای مقاومت فشاری بالا بوده که ناشی از هیدراسیون ترکیبات سیمان بوده و از مشخصات مهم آن سفت شدن تدریجی، یکنواخت و قابل پیش بینی، نفوذپذیری پائین و

عدم حلالیت در آب می باشد. چنین خواصی برای ایزولاسیون و پایداری دیواره چاه ضروری می باشد. سیمان پرتلند از چهار ترکیب اصلی تری کلسیم سیلیکات ( $C3S$ )، دی کلسیم سیلیکات ( $C2S$ )، تری کلسیم آلومینات ( $C3a$ ) و تتراکلسیم آلومینو فریمت ( $C4af$ ) تشکیل شده است. این ترکیبات در نتیجه واکنش بین آهک، سیسیلیکا و اکسید آهن و در دمای حدود  $1500^{\circ}C$  تشکیل می شوند .

برای تولید سیمان پرتلند دو نوع مواد اولیه مورد نیاز است، (۱) مواد مرسوم به *calcareous* که حاوی آهک میباشد و (۲) مواد مرسوم به *argillaceous* که شامل آلومینا، سیلیکا و اکسید آهن هستند. *calcareous* از سنگ آهک، *shell*، *coral*، *deposit* ها و *cement rock* تشکیل شده، و خواصی شبیه سیمان پرتلند دارند. *calcareous* های مصنوعی، حاوی رسوب کلسیم کربنات و دیگر ترکیبات معدنی می باشد . *Argillaceous* طبیعی حاوی *mudstone salt*، *marl*، *clay* ، رسوب خاکسترهای آتشفشانی می باشند. ناخالصیهای مواد اولیه شامل اکسید منیزیم، ترکیبات فلئورین، فسفاتها اکسید سرب، اکسید روی و ترکیبات معدنی دیگر نیز بر روی کیفیت نهایی محصول تأثیر دارند .

## ( ۲ ) امکانات و نیروی انسانی مجرب :

این شرکت با پشتوانه امکانات مدرن خود از جمله تجهیزات مختلف آزمایشگاهی و نرم افزار های پیشرفته طراحی و همچنین داشتن نیروی های انسانی مجرب و تحصیل کرده، هم اکنون دارای این توانمندی است که در آن واحد چندین پروژه مختلف را هدایت و طراحی نماید و این امر تنها با وجود امکانات وسیع آزمایشگاهی و نیروی های انسانی مجرب امکان پذیر می باشد که شرکت ملی حفاری ایران به داشتن همچنین توانمندی خود می بالد.

### (۳) توانمندیها:

شرکت ملی حفاری ایران با پشتوانه فعالیت در زمینه حفاری چاههای نفت و گاز با بیش از ۵۰ سال امروز به مرحله ای از بلوغ در زمینه های مختلف فعالیت های عملیاتی ، مهندسی و تعمیر ماشین آلات و تجهیزات و تامین مواد شیمیایی مورد نیاز رسیده است که به تنهایی در سرتاسر پهنه جمهوری اسلامی ایران بدون رقیب جدی فعالیت می نماید. این شرکت امروزه با پیشرفت تکنولوژی حفاری در زمینه های مختلف علمی، عملیاتی ، مهندسی و تجهیز نمودن خود به آخرین تکنولوژیهای حفاری موجود در صنعت حفاری به عنوان یک شرکت بین المللی حوزه فعالیت خود را گسترش داده و در خارج از مرز های جمهوری اسلامی ایران به دلیل داشتن توان بالقوه خود شروع به فعالیت نموده و هر روز به تعداد متقاضیان ارائه خدمات این شرکت در داخل و خارج از شرکت نیز افزوده می شود. با این توصیف ، مدیریت امور مهندسی شرکت ملی حفاری ایران نیز که متولی و طراح پیشرفت های عملی و تکنولوژی در زمینه های مختلف می باشد. با ایجاد اداره ای تحت عنوان مهندسی و برنامه ریزی سیمان هم اکنون در زمینه طراحی، برنامه ریزی عملیاتیهای مختلف سیمانکاری از جمله چاههای نفتی و گازی و چاههای ژئوترمال (زمین گرمایی) در دما و فشار بالا و تکنولوژی سیمانهای با وزن سبک فعالیت نموده و توانسته به موفقیت های بزرگی در زمینه طراحی دوغاب سیمان چاههای با دمای بالای ۳۰۰ درجه فارنهایت و با فشار بالا و همچنین طراحی دوغاب های سبک با وزن  $pcf\ 83$  و کمتر از آن دست یابد و با ایجاد تعامل با سایر شرکتهای معتبر در زمینه طراحی دوغاب سیمان جهت دستیابی به طراحی و فرمولاسیون دوغابهای فوق سبک نیز فعالیت می نماید.

بخشی از این توانمندیها عبارتند از :

- ۱- طراحی و برنامه ریزی انواع عملیات های سیمان چاههای نفتی و گازی و ژئوترمال
- ۲- شبیه سازی هایدرولیک بوسیله نرم افزار های پیشرفته برای کلیه چاههای نفتی، گازی و ژئوترمال
- ۳- نظارت مستقیم بر حسن انجام عملیات های سیمانکاری توسط مهندسین مجرب در تمامی چاههای نفتی، گازی و ژئوترمال
- ۴- کنترل کیفی انواع سیمان و افزایه های شیمیایی سیمان .
- ۵- ارزیابی خواص دوغاب سیمان بوسیله تجهیزات پیشرفته آزمایشگاهی
- ۶- برآورد فنی پروژه های مختلف سیمانکاری
- ۷- طراحی ,برنامه ریزی و نظارت بر حسن اجرای عملیات سیمانکاری در چاههای با عمق بیش از ۵۰۰۰ متر
- ۸- طراحی، برنامه ریزی و نظارت بر حسن اجرای عملیات سیمانکاری در چاههای با دمای حرارتی بالا ( ۳۰۰ درجه فارنهایت )
- ۹- طراحی، برنامه ریزی و نظارت بر حسن اجرای عملیات سیمانکاری با وزن دوغاب سنگین (بالای 150 pcf)

۱۰- طراحی، برنامه ریزی و نظارت بر حسن اجرای عملیات سیمانکاری دوغاب سیمان با وزن سبک (83 pcf و کمتر از آن)

## ۴) سیستمها و افزایه های سیمانکاری :

دوغاب های سبک : دوغابهای سبک وزن به دوغابهایی گفته می شود که وزن آنها بین ( pcf 90 - 111) باشد. در چاههای نفتی و گازی و ژئونرمال با توجه به مقاومت طبقات زمین در مقابل فشارهای وارده از طبقات فوقانی و مجاور، طراحی دوغاب سیمان صورت می گیرد. در طبقات با مقاومت پائین طراحی سیمان با افزودن مواد شیمیایی مخصوص علاوه بر کاهش وزن دوغاب سیمان، جهت جلوگیری از خرد شدن سنگ سیمان طراحی انجام می گردد و این کار با افزودن مواد کاهنده وزن دوغاب سیمان از جمله بنتونایت، گلیسونایت و سایر *extender* های سیمان چاه نفت مثل پوزولنها، خاک دو اتمی و پر لایت ها و غیره صورت می گیرد.

## دوغابهای سنگین وزن :

به دوغابهایی که وزن آنها بیش از *pcf 5/123* باشد گفته می شود .

ساده ترین راه برای سنگین کردن دوغابهای سیمان، کاهش *WCR* آنهاست که به آنها دوغابهای تغلیظ شده (*densified slurries*) گفته می شود .

روش دیگر برای سنگین کردن دوغابهای سیمان استفاده از نمک در سیمان است که باروش های فوق نمی توان دوغابهای سنگین تر از *pcf 130* را ایجاد کرد .



معروفترین افزودنی های سنگین وزن برای دوغابهای سیمان عبارتند از: باریت، شن و براده سنگ معدنهای آهن که از میان آنها سومی موفق تر و کاربرد وسیعتری دارد. با این مواد وزن دوغاب سیمان را میتوان تا  $pcf\ 154$  نیز افزایش داد.

## دوغاب های HPHT :

سیمانکاری چاههای دما و فشار بالا از بسیاری جهات یک عملیات پیچیده و پرخطر می باشد، در این چاهها، افزون بر دما و فشار بالا، معمولاً سیالات خورنده و نمکی و یا سازنده های ضعیف وجود دارد. طراحی دوغاب سیمان برای چاههای دما و فشار بالا به دانش و تجربه زیادی نیاز دارد. مشکلات بسیاری در طراحی دوغاب وجود دارد که عمدتاً ناشی از ناپایداری سیمان پرتلند در حرارت بالا و شرایط خورنده چاه می باشد سیمان پرتلند در دمای بالای  $F220^{\circ}$  تخریب شده و بتدریج قدرت تراکمی آن کاهش و نفوذ پذیری آن افزایش مییابد. طراحی سیستم سیمان، در واقع، رفع مشکلات سیمان با استفاده از افزایه های مناسب میباشد. بدین لحاظ برای طراحی دوغاب، علاوه بر شناخت نقاط ضعف سیمان پرتلند، آگاهی از نقش افزایه های سیمان ضرورت دارد.

افزایه های سیمان ممکن است با یکدیگر تداخل کرده و اثر همدیگر را کاهش و یا از بین ببرند. از اینرو، تجربه عملی در استفاده از افزایه ها نیز اهمیت بسیار دارد.

در این راستا شرکت ملی حفاری ایران با انجام پروژه های تحقیقاتی متفاوت و با کسب تجربه لازم توانست فازهای ۱ و ۲ چاههای ژئوترمال HPHT در ناحیه سبلان را حفاری و به مرحله بهره برداری برساند این شرکت با استفاده از تجربیات و تحقیقات وسیع خود در زمینه چاههای ژئو نرمال و دستیابی به دانش لازم جهت طراحی و برنامه ریزی دوغاب سیمان ها ی HPHT هم اکنون توان اجرای پروژه های مختلف در زمینه چاههای مذکور را دارد.

طراحی دوغاب سیمان در چاههای HPHT (ژئونرمال) تا بالای ۳۰۰ درجه فارنهایت توسط این شرکت در ناحیه سبلان انجام و به مرحله اجرا رسید.

دوغابهای مناسب جهت ممانعت از جلوگیری از مهاجرت گاز:

مهاجرت گاز ممکن است در طول حفاری و یا پس از تکمیل چاه صورت پذیرد. و این موضوع همواره یکی از سخت‌ترین و جدی‌ترین مشکلات موجود در صنعت نفت بوده است. مهاجرت گاز (سیال) که ممکن است به طبقات کم فشارتر یا به سطح زمین به صورت مکرر جریان یابد و این بدون شک بحرانی‌ترین و خطرناک‌ترین وضعیت در حفاری می باشد

شرکت ملی حفاری ایران با توجه به وجود بحران و مشکلات عدیده‌ای که از مهاجرت گاز در دالیز در حین حفاری بوجود می‌آید، در چند سال اخیر با تجهیز نمودن آزمایشگاه شیمی حفاری خود به تجهیزات مدرن و پیشرفته و انجام پژوهشهای متفاوت در خصوص کنترل و جلوگیری از مهاجرت گاز و سایر سیالات به درون دالیز و طبقات، در زمینه طراحی دوغاب های سیمان متناسب با شرایط های مختلف به موفقیت‌های بزرگی دست یافته و هم اکنون در پروژه های مختلف با پشتوانه کارشناسان مجرب و آزمایشگاه مجهز در مواجهه با چنین مشکلاتی در کوتاهترین زمان ممکن با انجام طراحی و فرمولاسیون و انجام آزمایشات مخصوص این مشکلات را رفع می نماید.

## (۵) نرم افزار سیمانکاری (Cem Cade):

شرکت ملی حفاری ایران چندین سال است که از نرم افزار *Cem Cade* برای ارزیابی و طراحی و شبیه سازی عملیات سیمانکاری استفاده می نماید. این نرم افزار می تواند انواع عملیات هم در خشکی و هم در دریا از بزرگ ترین قطر تا عمیق ترین لاینرها را طراحی کند. *Cem Cade* این اطمینان را ایجاد می کند که در هر لحظه در عملیات سیمانکاری *Well Security* فعال است. کاربرد آن کمک می کند تا جابجایی گل و پیش شو به

آسانی محاسبه شود تا ریسک خطر کانالیزه شدن از بین برود و این امر در واقع با انتخاب یک الگوی جریان مناسب شامل (دبی فشای حلقوی مناسب- سیال حائل و دوغاب مناسب) توسط *Cem Cade* امکان پذیر است.

## اهم توانمندیهای نرم افزار *cem cade*:

- شبیه سازی سیال کنترل چاه/ لوله را با محاسبات و با مقایسه فشار هیدرواستاتیک- دینامیک با فشار شکست سازند فشار سازند و با در نظر گرفتن فشار ترکیدن لوله ها و یا تراکم لوله ها چک می کند

- پیشنهاد برای عملیات پلاگ و قراردادن سیال جهت کاهش آلودگی در هنگام لوله بالا.

- طراحی سیال- آزمایشگاهی سیال و خواص سیال شامل رئولوژی- *T.T* در یک بانک اطلاعات

- طراحی و طرز قرار گرفتن سنتر لایزرها دور لوله های جداری با استفاده از داده ها و اطلاعات حفره باز جهت راندن لوله های جداری .

- محاسبات جهت جلوگیری از پدیده کانالیزه شدن و حصول اطمینان از جداسازی لایه ها، این نرم افزار از برنامه *Well Clean* برای تئوری جابجایی سیال-سیال جهت حفظ ژئومتری حفره و خواص سیال- و سرعت سیال در فضای حلقوی استفاده می نماید.

- شبیه سازی دما و زمان توقف جهت بندش سیال و همچنین *BHCT* را به راحتی محاسبه می نماید.

- ارزیابی نهایی بعد از عملیات مقادیری که بتوانند مقایسه شوند را با مقادیر واقعی جهت ارزیابی موفقیت کل عملیات میتواند توسط این نرم افزار پیش گویی شود و در طراحی های آینده این مقادیر موثر هستند

- محاسبه نمودارهای  $QA$  و  $QC$  و نمایش آنها یکی دیگر از کارهای این نرم افزار است. - تجزیه و تحلیل نهایی و حدس قطر مهاجرت گاز در حالیکه سیمان در حال سفت شدن است با در نظر گرفتن خواص سیالات و سازند در فضای حلقوی.

## مقدمه :

از میان کلیه خدماتی که در طول حفاری یک چاه نفت یا گاز به آن داده می شود لوله گذاری ( *Casing* ) و سیمانکاری ( *Cementing* ) را می توان یقیناً مهمترین خدمت دانست عمر چاه ، میزان تولید و مدت بهره دهی آن به مقدار وسیعی بستگی به درجه حرارت این خدمات دارد .

در عملیات لوله گذاری چاه سخت بوسیله یک رشته لوله فولادی مخصوص پوشیده می شود و متعاقب آن در عملیات سیمانکاری فضای حلقوی بین لوله و دیواره چاه از یک دوغاب سیمان با ترکیبات معین پر می گردد . دوغاب سیمان که به این ترتیب دالان پشت لوله ها را پر می کند را گذشت زمان ( معمولاً پس از چند ساعت یا چند روز ) می بندند و سخت می شود و سنگ سیمانی حاصل چون غلافی محکم لوله های پوششی را در بر می گیرد و آنها را با سازنده پیوند می دهند .

می توان همه آنها را در دو کلمه محافظت و ممانعت خلاصه کرد:

سیمان به دیواره چاه ثبات می دهد و لوله های پوششی را در مقابل فشارهای خارجی ناشی از طبقات زمین که ممکن است حتی باعث درهم شکستن و خورد گشتن لوله ها گردد و نیز در مقابل الکترولیز و خوردگی ناشی از آبهای خورنده و زیر زمینی و هیدروکربن های ترش یا تماس مستقیم لوله ها با چینه ها می باشد « محافظت » می کند و از مهاجرت سیالهای یک سازنده به سازنده دیگر و آلوده شدن ناخواسته هیدروکربنهای ارزشمند ( نفت و گاز) محافظت به عمل می آورند .

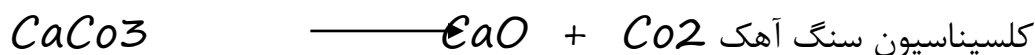
## ۱-۱) تاریخچه پیدایش سیمان

پیدایش سیمان به زمانی مربوط می شود که بشر نخستین بار «سنگ آهک» را به منظور

تهیه آهک زنده پخت ، پخش ( یا کلیناسیون )سنگ آهک خالص یا ( لایستون )  $CaCO_3$

در دمای ۹۰۰ درجه منجر به تجزیه آن و تولید کلسیم اکساید یا آهک زنده (  $CaO$  ) و

کربن دی اکسید یا گاز کربنیک (  $CO_2$  ) می شود .



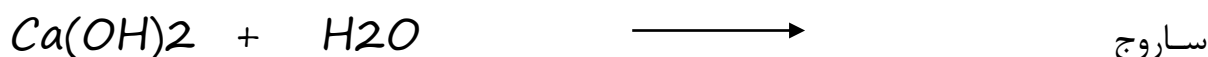
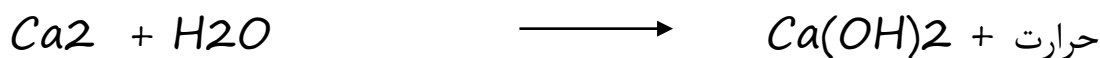
از ترکیب کلسیم اکساید با آهک هیدروکسید یا آهک مرده به فرمول  $Ca(OH)_2$  بوجود

می آید که بدو جسمی است که فاقد استحکام و سختی لیکن اگر آن را با مقدار کافی آب

ممدوح کرده و از آن خمیری درست کنیم (بویره مقداری هم ماسه و خاک ) به آن بیفزاییم و

به مخلوط حاصل فرصت دهیم تا رطوبت خویش را از دست داده خشک شود آنگاه جسمی

نسبتاً سخت را با بافتی محکم بنام ساروج بوجود خواهد آمد .



(mortar)

از این جسم قرن‌ها به ملات ساختمان برای پیوند دادن سنگها و آجرها به یکدیگر استفاده شده

است و شاید قبل از آنکه بشر آن را کشف کند بجای آن از مخلوط خاک رس و آب استفاده

میشده خاک رس نیز همچو ملاتهای دیگر چون با آب آمیخته گردد و فرصت یابد تا خشک شود تبدیل به ملات ضعیفی می گردد که بتواند واحدهای ساختمانی را تا اندازه ای به هم پیوند دهد . تهیه ملات خاک رس برای انسان ساده تر از تهیه ملات آهک مرده است زیرا خاک رس در طبیعت به مقدار فراوان و در همه جا یافت می شود و احتیاج به پراسینگ هم نداشته لیکن برای تهیه آهک بشر نیازمند به سنگ و کوره مخصوص بوده است .  
در بحث سیمان کاری چهار کانی وجود دارد که عبارتند از :

2- *Di calcium*                      1- *Tricalium silicate*

*silicati*

3- *Tri calcium*

4- *tera calcium*

*aluminofrite*

سیمانی که تنها محتوی چهار کانی فوق باشد قابل استفاده در هیچ کاری نیست زیرا وقتی آنرا با آب کافی مخلوط کنیم دوغاب حاصل ، ظرف مدت چند دقیقه به شسرعت می بندد و سخت می شود کارخانه های سیمان برای رفع این عیب در مرحله آسیاب کلینکر بین ۱/۵ تا ۳ درصد چیبسم یا گچ متبلور (  $CaSO_4-2H_2O$  ) به سیمان می افزایند تا زمان بندش دوغاب آنرا به تعویق می اندازند و در حد مطلوب و قابل قبول وزن نگهدارند این کار بسیار حساس است و باید با دقت کافی انجام شود .

بطوری که گچ به صورتی متحاسن و یکدست در همه نقاط سیمان پراکنده گردند و تحت شرایط آسیاب فرمول شیمیایی آن تغییری نکند و کیفیت آن ثابت بماند.

## ۱-۲) تعیین درصد ترکیبات اکسیدی سیمان

جدول ۱-۱) درصد اکسیدهای ۳ نوع سیمان

	Standard portland cement	High strength early- cement	Retarded Cement
Analysis by exides lime (cao)	65.6	66.5	64
Silioa (sio)	22.2	21.1	23.2
Alumina(AI2O3)	5.8	4.8	4.2
Ferrio oxide(Fe2O3)	2.8	2.6	5.00
Megnesia (Mgo)	1.9	1.2	1.2
Sulfur Trioxide (SO3)	1.8	2.7	2
Ignnnilion Loss	0.7	0.9	0.7

از روی اطلاعات حاصل از جدول فوق و با کمک فرمولهای زیر می توان درصد ترکیبات اکسیدی موجود در نمونه های سیمان را محاسبه کرد .

الف : اگر باشد در اینصورت:



$$\%C3S = (4.07 \times \%CaO) - (7.6 \times \%SiO2) - (6.72 \times \%Al2O3)$$

$$(1.43 \times \%Fe2O3) - (2.85 \times \%SO3) -$$

$$\%C2S = (2.87 \times \%SiO2) - (0.754 \times \%C3S)$$

$$\%C3A = (2.65 \times \%Al2O3) - (1.69 \times \%Fe2O3)$$

$$\%C4AF = 3.04 \times \%Fe2O3$$

$$\%CaSO4 = 1.7 \times \%SO3$$

ب: اگر  $\frac{\%Al_2O_3}{\%Fe_2O_3} \leq 0.64$  باشد در اینصورت  $\%C3A=0$  و یک محلول جامد یا ملغمه ای

از آهن ، آلومینا و کلسیم در سیمان موجود میباشد.

$$\%C3S = (4.07 \times \%CaO) - (7.60 \times \%SiO2) - (4.48 \times \%Al2O3)$$

$$(2.86 \times \%Fe2O3) - (2.85 \times \%SO3) -$$

$$\%(C4AF + C2F) = (2.10 \times \%Al2O3) + (1.7 \times \%Fe2O3)$$

جدول (۱-۲) با استفاده از ۱-۱ و فرمولهای تنظیم شده فوق آنالیز شده اند:

	Standard Portland cement	High early strength cement	Retarded cement
Analysis by oxide compunds			
C3S	50	67	43
C2S	26	10	34
C3A	11	8	3
C4AF	9	8	15
MgO	2	1	1
CaSO4	3	5	3

سوم (یعنی سیمان ریتارد شده) می باشد که درصد C3A آن کمتر از دو سیمان دیگر است.

۲- بیشترین استحکام نخسین متعلق به سیمان نوع دوم می باشد که درصد C3S آن زیادتر از دو سیمان دیگر است .

۳- بیشترین استحکام دراز مدت متعلق به سیمان دیتارد شده می باشد که درصد C2S آن بیشتر از دو سیمان دیگر است .

۴- کمترین فعالیت شیمیایی ( از نظر توسعه استحکام و زمان بندش ) متعلق به سیمان ریتارد شده می باشد که درصد  $C3A$  و  $C3S$  آن کمتر از دو سیمان دیگر باشد .

### ۳-۱) سیمان های کند بند ( *slow set cement* )

سیمانهای کند بند به سیمانهایی گفته می شود که زمان بندش آن زیاد تر از زمان بندش سیمان پرتلند است . دو نوع سیمان کند بند ساخته می شود :

۱- (*Retarded slow set cement*) : چنانچه به سیمان پرتلند درصد معینی از برخی مواد آلی افزوده شود زمان بندش دوغاب سیمان زیاد می گردد این گونه مواد آلی را چنانچه در فصل چهارم خواهیم دید ریتارد می نامند . از مهمترین ریتاردهایی که کارخانه سیمان برای طولانی کردن زمان بندش سیمان پرتلند بکار می برد می توان نشاسته های اصلاح شده ، شکر ، لیگین ها (یا نمکهای اسد لیگنوسالفونیک ) اسید بوریک و نمکهای آن و بالاخره صمغهای گیاهی را نام برد .

۲- (*unretarded slow set cement*) : چنانچه میزان  $C3A$  سیمان پرتلند را که گفتیم عامل بندش سریع دوغاب است ، کاهش داده و به صفر نزدیک کنیم زمان بندش دوغاب افزایش می یابد.

### ۴-۱) کلاسهای مختلف سیمان

کارخانه های سیمان امروزه نه کلاس مختلف سیمان چاه نفت می سازند ما در همه این سیمانها ، سیمان پرتلند است و همگی از آن مشتق شده اند این سیمانها به ترتیب با حروف A و B و C و D و E و F و G و H و J نامگذاری کرده اند سیمانهای A و B و C

سیمانهای ساختمانی (یا *Costruction cement*) هستند لیکن از آنها در سیمانکاری چاههای کم عمق نفت نیز استفاده می شود سیمانهای *D* و *E* و *F* دارای ترکیبات اکسیدی یکسانی بوده و به سیمانهای کند بند معروف هستند (*Oil well slow set cement*) این سیمانها رادر کارخانه علاوه بر گچ به برخی مواد شیمیایی دیگر مثل «کلسیم لیگنوسالفوتیت» آغشته می سازند تا زمان بندش دوغاب آنها طولانی تر شده و به این ترتیب کاربردشان وسیع تر و فاقد هر گونه افزودنی هستند .

سیمان *J* مخصوص چاههای عمیق و داغ است (*deep hot - well cement*)

عواملی که باعث بروز تفاوت بین سیمانهای نه گانه فوق می شود عبارتند از:

۱- کامپوزیشن یا ترکیب مواد خام

۲- میزان نرمی دانه های سیمان

۳- میزان و نوع افزودنیهای سیمان

با کم و زیاد کردن عوامل فوق نه تنها می توان کلاسهای مختلفی از سیمان چاه نفت را به وجود آورد بلکه می توان هر کلاس را در نوع مختلفی نیز ساخت . انواع سیمانهای چاه نفت عبارتند از :

۱- نوع معمولی

1/ ordinary type (O)

۲- نوع کم مقاومت در برابر سولفاتها

2 / Moderate sulfat resistant type(MSR)

۳- نوع پر مقاوم در مقابل سولفاتها

### 3/ High sulfate Resistant type (HSR)

#### (۱-۴-۱) سیمان کلاس (A)

این سیمان که تنها در نوع معمولی ( Ordinary type ) ساخته می شود برای استفاده در عمقهای صفر تا ۶۰۰ فوت یا دماهای زیر ۱۷۰ درجه فارانهایت مناسب است .  
و در مواردی بکار می رود که از سنگ سیمان خواص ویژه و بخصوصی مد نظر نباشد این سیمان بهتر از سایر کلاسهای سیمان عمل می کند و این بخاطر درصد بالای ( C3A ) آن میباشد که با افزودنیهای آن سازگاری دارد. و زمان بندش دوغاب را کاهش و استحکام تراکمی سنگ آن را افزایش می دهد ( البته همین درصد بالای C3A در مواقعی که لازم است سیمان در برابر تهاجم آبهای سولفات از خود مقاومت نشان میدهد یک نقطه ضعف محسوب می شود).

جدول ۱-۳ ( مشخصات فیزیکی سیمان کلاس A

نوع سیمان	حداقل سطح جانبی ویژه ذرات	W.C.R	حداقل استحکام ۸ ساعته	حداقل زمان نیم بند شدن
کلاس A	1500 cm <sup>2</sup> /gm	0.46	250 Psia at 100 of	90 minutns

برای تهیه دوغاب نرمالی از سیمان کلاس A باید هر کیسه ۹۴ پوندی آن را در 0.1234 بشکه آب شیرین ( معادل ۱۹/۶ لیتر ) حل نمود و دوغابی که به این ترتیب بدست می آید PCF ۱۱۷/۲۳ وزن و ۰/۲۰۸۵ بشکه حجم خواهد داشت .

## ۲-۴-۱) سیمان کلاس ( B )

این سیمان در دو نوع MSR و HSR ساخته می شود و برای استفاده در عمقهای صفر تا ۶۰۰۰ فوت با دمای ۱۷۰f مناسب است. از لحاظ ترکیبات شیمیایی بسیار شبیه سیمان کلاس A می باشد لیکن غلظت (C3A) آن کمتر است از لحاظ مشخصات فیزیکی دانه های آن معمولاً - ولی نه همیشه درشت تر از دانه های سیمان کلاس (A) می باشد. به خاطر همین دو تفاوت، زمان نیم بند شدن دوغاب آن بیشتر از زمان نیم بند شدن دوغاب سیمان کلاس A می باشد و توسعه سنگ آن کمتر از توسعه استحکام سنگ سیمان اخیر است.

### جدول ۴-۱) مشخصات فیزیکی سیمان کلاس (B)

نوع سیمان	حداقل سطح جانبی ویژه	W. C. R	حداقل استحکام تراکمی ۸ ساعته	حداقل استحکام تراکمی ۲۴ ساعته	حداقل زمان نیم بند شدن
کلاس (B)	1600 gm/cm <sup>2</sup>	0.46	200 psia at 100 f	1500 psia	Gomin

برای تهیه نرمال سیمان کلاس (B)، مثل دوغاب سیمان کلاس A درست می شود.

### ۳-۴-۱) سیمان کلاس ( C )

این سیمان در هر سه نوع O , MSR , HSR ساخته می شود و برای استفاده در عمقهای ۶۰۰۰ ft ( یا دمای زیر ۱۷۰ OF ) مناسب است و در مواردی به کار می رود که از سنگ سیمان استحکام نخستین زیادی را توقع داشته باشند .

دانه های این سیمان نرم تر از دانه های سیمانهای کلاس A , B است و به همین دلیل هم استحکام در سنگ آن بیشتر از توسعه استحکام در سنگ سیمانهای یاد شده است . از معایب این سیمان می توان کانسختینی زیاد دوغاب آن را نام برد که این خود زاییده نرمی دانه های سیمان می باشد .

نرم بودن دانه های این سیمان تمایل دوغاب آن را به ژله ای شدن افزایش می دهد . دوغابهای سیمانهای کلاس ( C ) تیکو تراپیک هستند و بواسطه خواص دیالوژیک ضعیفی که دارند نمی توان دیواره چاه را به خوبی تمیز کرده و آن را سیمانکاری کنند . مضاف بر اینها سیمانهای کلاس ( C ) در مقابل ریتاردهای مواد کنترل کننده واترلاس ، معمولاً از خود واکنش قابل ملاحظه ای نشان نمی دهند .

## جدول مشخصات فیزیکی سیمان کلاس C

مشخصات سیمان	حداقل سطح جانبی ویژه ذرات	W.C.R	حداقل استحکام تراکمی ۸ ساعته	حداقل استحکام تراکمی ۲۴ ساعته	حداقل زمان نیم بند شدن
کلاس C	<u>2200 cm<sup>2</sup></u> gm	0.56	300 psia	2000 psia	90 min

جهت تهیه دوغاب نرمالی از سیمان کلاس C باید هر کیسه ۹۴ پوندی آن را در ۱۵٪ بشکه آب شیرین (معادل ۲۳/۹ لیتر) حل نمود. دوغابی که به این ترتیب بدست می آید *pef* ۱۱۱ وزن و ۲۳۵۳٪ بشکه حجم خواهد داشت.

**( ۱-۴-۴ ) سیمان کلاس ( D )**

این سیمان در نوع ( MSR ) ، ( HSR ) ساخته می شود و برای استفاده در چاههای با عمق ۶۰۰۰ تا ۱۰۰۰۰ فوت که فشار و دمای آنها نسبتاً زیاد است مناسب است. سیمانهای کلاس ( D ) را در کارخانه معمولاً آغشته به کلسیم لیگنوسالفونیت می کنند تا زمان بندش دوغاب آن طولانی تر شود و به این ترتیب وسعت کاربرد بیشتری پیدا می کند. شرکتهای سیمانکاری چاه های نفت نیز خود افزودنیهایی دارند که چون آنها را با درصد معینی به سیمانهای کلاس D اضافه کنند زمان بندش دوغابهای سیمانها هنوز هم بیشتر می شود. از چنین سیمانهایی میتوان در عمقهای بیشتر از ده هزار فوت هم استفاده کرد در



عملیات حفاری دریایی که برای ساختن دوغاب سیمان معمولاً از آب دریا استفاده می شود ، می توان سیمان کلاس  $D$  را بکار برد لیکن باید به خاطر داشت که آب دریا زمان بندش دوغاب را کاهش می دهد . که در این مورد پایلوت تست ضروری است .  
در زیر مشخصات سیمان کلاس  $D$  آورده شده است .

### جدول ( ۱-۶ ) مشخصات فیزیکی سیمان ( $D$ )

مشخصه سیمان	حداقل زمان نیم بندشدن عمق ۱۰۰۰۰ فوت	حداقل زمان نیم بند شدن عمق ۶۰۰۰ فوت	W.C.R	حداقل استحکام تراکمی ۲۴ ساعته	حداقل استحکام تراکمی ۸ ساعته
کلاس $D$	100min	90 min	0.38	1000 psia	500 psia

برای تهیه دوغابی از سیمان کلاس  $D$  با استاندارد (  $API$  ) باید هر کیسه ۹۴ پوندی آن را در ۱۰/۱۹٪ بشکه آب شیرین ( معادل ۱۶/۲ لیتر ) حل نمود دوغابی که به این ترتیب به دست می آید  $pef$  ۱۲۳/۵ وزن و ۰/۱۸۷ بشکه حجم خواهد داشت .

### ( ۱-۴-۵ ) سیمان کلاس ( $E$ )

این سیمان در دو نوع (  $MSR$  ) ، (  $HSR$  ) ساخته می شود و برای استفاده در چاههای با عمق ۱۰۰۰۰ تا ۱۴۰۰۰ فوت که فشار و دمای آن زیاد است مناسب می باشد .

( برای اینگونه چاهها «  $BHST = 230 \longrightarrow 290f$  » )

در زیر مشخصات فیزیکی سیمان کلاس ( E ) آورده شده است .

( جدول ۱-۷ ) مشخصات فیزیکی سیمان کلاس ( E )

حداقل استحکام تراکمی ۸	W.C.R	حداقل استحکام تراکمی	حداقل استحکام	حداقل زمان نیم بند	حداقل زمان نیم
ساعته زیر شدیول ۶ S		۲۴ ساعته زیر شدیول ۴ S	تراکمی ۲۴ ساعته زیر شدیول ۸ S	شدن زیر شدیول ۶ S	بند شدن زیر شدیول ۸ S
500 psia	0.38	1000 psia	200 psia	100 min	154 min

جهت تهیه نرمال سیمان کلاس ( E ) ، همانند سیمان کلاس ( D ) عمل می کنیم .

### ( ۱-۴-۶ ) سیمان کلاس ( F )

این سیمان در نوع MSR , HSR تهیه می شود و برای استفاده در چاههای با عمق

۱۰۰۰۰ تا ۱۶۰۰۰ فوت که فشار و دمای آنها بسیار زیاد است مناسب می باشد .

( برای اینگونه چاهها «  $BHST = 230 - 320f$  » )

جدولی که در زیر مشاهده می شود مشخصات فیزیکی کلاس F می باشد .

## جدول ۸-۱ ( مشخصات فیزیکی سیمان کلاس F

W . S . R	0.38
حداقل استحکام تراکمی ۸ ساعته زیر شدیول ۹ s	500 psia
حداقل استحکام تراکمی ۲۴ ساعته زیر شدیول 6 s	1000 psia
حداقل استحکام تراکمی ۲۴ ساعته زیر شدیول 9 s	1000 psia
حداقل زمان نیم بند شدن زیر شدیول 6 s	100 minutes

جدول تهیه دوغاب نرمال سیمان کلاس F همانند کلاس D عمل می کنیم

## سیمان کلاس (G) و (H) (۷-۴-۱)

این سیمانها که هر یک در دو نوع ( MSR ) و ( HSR ) ساخته می شوند برای استفاده در عمقهای صفر تا ۸۰۰۰ فوت ۰ یا دماهای ویژه زیر ۲۰۰ f ) مناسب لیکن با افزودن ( accelerator ) یا ( retarder ) های مناسب می توان زمان بندش را به میزان قابل ملاحظه ای تغییر داد و به این ترتیب دامنه کار بردشان را وسیع تر ساخته و از آنها در عمقها و دماهای بیشتر استفاده می شود .

این سیمانها را در صنعت حفاری چاه نفت به عنوان « سیمان پایه » می شناسند زیرا در رکارخانه هیچ گونه افزودنی شیمیایی به جزء چیپس به آنها نزنند و به همین دلیل برنامه

ریز می تواند آنها را به عنوان مبنا در نظر گرفته و با افزودن مواد شیمیایی لازم کیفیت و توانایی هایشان را برای چاه مورد نظر و شرایط آنها متناسب و آماده کنند.

جدولی که در مشاهده می شود مشخصات فیزیکی سیمان کلاس  $G$  و  $H$  را نشان می دهد

### جدول ۹-۱) مشخصات فیزیکی سیمان کلاس $H$ و $G$

$H$	$G$	نوع سیمان	فاکتورهای مهم سیمان
0.38	0.44	W.G.R	
3.5 ml	3.5 ml	حداکثر آب آزاد	
300 psia	300 psia	حداقل استحکام تراکمی ۸ ساعته زیر شدیول 4S	
1500 psia	1500 psia	حداقل استحکام تراکمی ۸ ساعته زیر شدیول 3S	
90 min	90 min	حداقل زمان نیم بند شدن زیر شدیول 5 و عمق ۸۰۰۰ فوت	
120 min	120 min	حداکثر زمان نیم بند شدن زیر شدیول 5 و عمق ۸۰۰۰ فوت	

چنانچه از جدول فوق بر می آید تنها تفاوت فیزیکی این سیمانها W.C.R آنهاست . دوغاب

نرمال سیمان کلاس  $H$  سنگین تر از دوغاب نرمال سیمان کلاس  $G$  است . جهت تهیه

دوغاب نرمال کلاس  $G$  باید هر کیسه ۹۴ پوندی آن را در ۰/۱۱۸ بشکه آب شیرین ( معادل

۱۸/۷۶ لیتر) حل نموده دوغابی که به این ترتیب بدست می آید  $pef$  ۱۱۸/۷ وزن و ۰/۲۰۳۱ بشکه حجم خواهد داشت .

## ۸-۴-۱) سیمان کلاس J

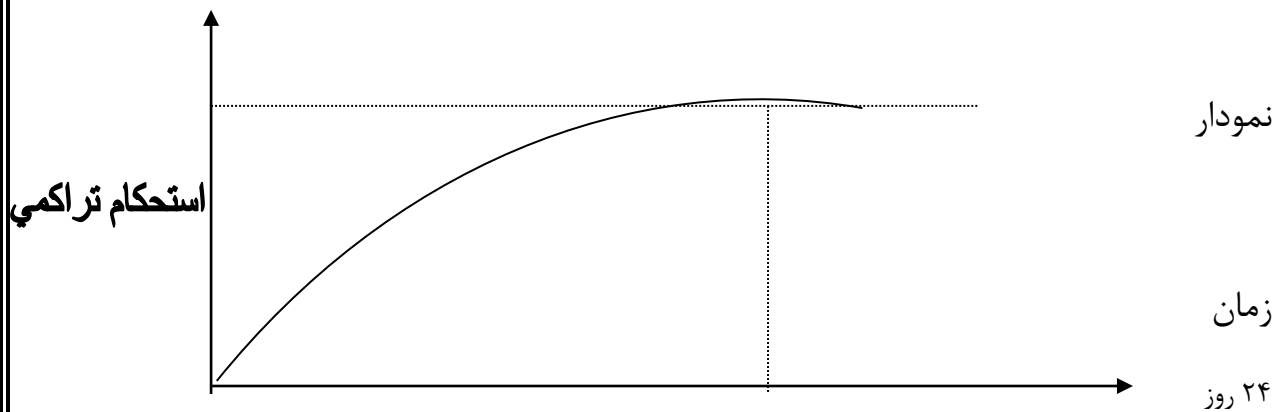
این سیمان نیز مانند سیمانهای پایه ، فاقد هر گونه افزودنی شیمیایی است ( البته بجز چیپس ) لیکن می توان با استفاده از (  $accelerator$  ) یا (  $retarder$  ) های مناسب دامنه کاربرد آنرا وسیع تر ساخت ، سیمان کلاس J برای استفاده در چاههای با عمق ۱۲۰۰۰ تا ۱۶۰۰۰ فوت که فشار و دمای ته آنها بسیار زیاد است مناسب می باشد .

## ۵-۱) استحکام و تنزل استحکام

یکی از خواص فیزیکی سیمان که از نظر صنعت حفاری چاه نفت حائز اهمیت بسیار است استحکام کانکریت ( سنگ سیمان ) حاصل از دوغاب آن می باشد . دوغاب سیمان پس از ساخته شدن ، به تدریج که نیم بند شدن تا به بند کامل برسد . استحکام سنگ سیمان با بندش کامل دوغاب پایان نمی یابد بلکه ماهها و بلکه سالها بعد از این نیز ادامه دارد . همچنان قوس صعودی را سیر می کند .

تجربه نشان می دهد که در شرایط متعارفی ، سرعت توسعه استحکام سنگ سیمان ظرف ۲۸ روز اول بسیار زیاد است لیکن بعد از آن کند می شود و به تدریج به سوی مقدار ثابتی میل

می کنند و البته در حالتی است که هیچ گونه عامل فیزیکی و شیمیایی سنگ سیمان را مورد  
تهاجم قرار ندهد .



شکل ۱-۱) نمودار استحکام تراکمی سیمان بر حسب زمان

برای سنگهای سیمان دو نوع استحکام تعریف شده و در نظر گرفته شده است :

- ۱- استحکام تراکمی  
*compressive strength*
- ۲- استحکام کششی  
*tensile strength*

۱-۵-۱) استحکام تراکمی :

حداکثر فشاری است که سنگ سیمان می تواند زیر تراکم تحمل نماید قبل از اینکه شکسته  
شود .

## ۲-۵-۱) استحکام کششی :

حداکثر فشاری است که سنگ سیمان می تواند در اثر کشش تحمل نماید قبل از آنکه شکسته شود. واحد سنجش هر دو استحکام هم  $p_{sia}$  می باشد در درجه حرارت های بیش از  $f = 230$  سنگ سیمان حداکثر استحکام خود را در ظرف چند روز اول پیدا می کند . لیکن این استحکام پس از مدتی شروع به کم شدن نموده و در پاره ای از موارد ممکن است تا حد صفر هم کاهش یابد این پدیده را تنزل استحکام می گویند. شدت تنزل استحکام با افزایش دما نسبت مستقیم دارد یعنی در دماهای تنزل استحکام زیاد تر است .

دلیل تنزل استحکام این طور بیان شده است وقتی که مخلوط سیمان و آب به نسبت های مناسب ، در دماهای زیاد تر قرار بگیرد واکنش های مربوط به تبلور کانی های آن به قدری سرعت پیدا می کند که دانه های محصول عمل بسیار بزرگ شده و سطح جانبی داخلی آن کاهش می یابد در نتیجه نفوذ پذیری سنگ سیمان زیاد می شود یک نوع دیگر تنزل استحکام وجود دارد که ناشی از آلوده شدن دوغاب سیمان به گل حفاری است .

سنگ سیمان حاصل از دوغاب آلوده شده به گل حفاری دارای تنزل استحکام مراتب شدید تر از سنگ سیمان مشابهی است که تنزل استحکامش در اثر دمای زیاد به وجود آمده است تجربه نشان داده است که آرد سیلیکا ( *silica flour* ) اگر به میزان ۳۵ تا ۴۰ درصد با سیمان آمیخته شود اثرات تنزل استحکام و افزایش نفوذ پذیری سنگ سیمان را تقلیل می دهد. توجه داشته باشید که آرد سیلیکا در چنین سنگ سیمانی نقش یک فیلر را ندارد بلکه جزیی از خود سنگ است . در حقیقت آرد سیلیکا با غلظتهایی در این حدود در دمای  $f$

۳۲۰ با محصولات حاصل از تبلور کانیهای سیمان ترکیب می شود و به صورت بخشی جدا نشدنی *integral part* از سنگ سیمان در می آید .

شرکت سیمان کاری « داوول » در این رابطه توصیه می کند از آرد سیلیکایی استفاده کنید که بزرگی ذرات آن بین ( ۸۰ تا ۲۰۰ مش ) و میزان آن ۳۵٪ وزنی سیمان خشک باشد .

## ۶-۱) افزودنیهای سیمان

سیمان چاه نفت وقتی که از کارخانه بیرون می آید دارای خواص فیزیکی و شیمیایی معین و محدودی است و غالباً نمی توان آن را به همان صورت که هست با آب مخلوط کرد و چاه را با دوغاب مخصوصی از لحاظ خواص فیزیکی مثل وزن و استحکام ، زمان نیم بند شدن و غیره نمی تواند آنقدر متنوع ساخته شود که خود را به تنهایی با همه این شرایط سازگاری دهد . اینجاست که لازم می شود برخی مواد شیمیایی را برای تقویت خواص فیزیکی دوغاب و ایجاد توانایی های شخصی در آن به سیمان یا به آب یا به هر دو افزود تا دوغاب حاصله بتواند شرایط فوق را تحمل کرده و قابلیت سیمان کاری همه مقاطع چاه را پیدا کند . اینگونه مواد شیمیایی را افزودنی می گویند .

سیمان به لحاظ طبیعتی از نظر شیمیایی در بسیاری از موا دخارجی ماده ای است بسیار حساس . کوچکترین آلودگی ناخواسته سیمان یا دوغاب آن به برخی از مواد شیمیایی می تواند خواص آن را به شدت دگرگون کند و آثار زیان باری بر آن بگذارد . استحکام نخستین ، استحکام نهایی و در زمان نیم بند شدن دوغابهای سیمان که از نظر سیمان کاری چاههای



نفت از اهمیت ویژه ای برخوردار است کاملاً بستگی به این دارد که سیمان در زمان تولید یا به هنگام استفاده آغشته به چه نوع موادی است .

## ۱-۶-۱) انواع افزودنیهای سیمان

افزودنیهای سیمان را از نظر تاثیری که روی سیمان می گذارند به دو دسته تقسیم می کنند :

افزودنیهای شیمیایی و افزودنیهای فیزیکی .

۱- افزودنیهای شیمیایی : افزودنیهایی هستند که با غلظت اندک ( معمولاً زیر ۴ درصد ) منشاء تاثیرات قابل ملاحظه ای روی سیمان هستند .

۲- افزودنیهای فیزیکی : افزودنیهایی هستند که با تاثیرات کلوئیدی آنها روی سیمان بیشتر از تاثیرات شیمیایی آنهاست و معمولاً در غلظتهای زیادتر به سیمان افزوده می شوند . بعضی از افزودنیها ( *multiple puncture* ) هستند یعنی دارای چند نوع تأثیر متفاوت روی سیمان می باشند .

## ۱-۶-۲) دلایل اضافه نمودن افزودنیهای سیمان

۱- برای افزایش یا کاهش وزن مخصوص دوغاب

۲- برای افزایش یا کاهش زمان نیم بند شدن دوغاب

۳- برای افزایش استحکام سنگ سیمان

۴- برای جلوگیری از هرز رفتن و کشیدن دوغاب در سازنده های حفاری شده

۵- برای افزایش یا تقویت دوام و پایداری سنگ سیمان

۶- برای کاهش ( *water loss* ) یا آب تلف شده دوغاب

۷- برای افزایش حجم دوغاب با حداقل مخارج

## جدول ۹-۱) اثر افزودنیهای مهم سیمان روی خواص فیزیکی

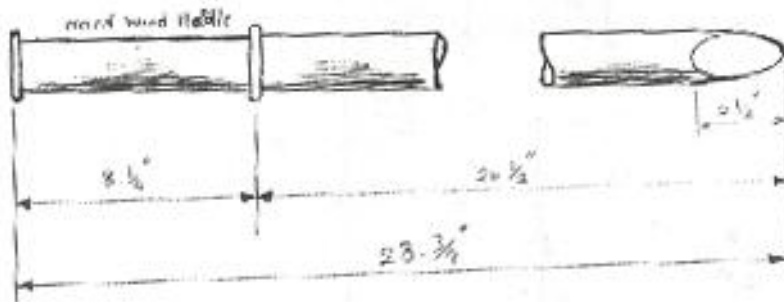
		نیوتونایت	پولایت	خاک مرآئمی	پوزولن	شن	پاربت	آرستوفراپت	کلسیم کلراید	سدیم الفونایتها	CHMEC	دیول اول	۵LWL
وزن مخصوص	کاهش	ز	ز	ز	ک								
	افزایش					ز	ز	ز	ک	ک			
مقدار آب لازم	کاهش								ز	ز			
	افزایش	ز	ک	ز	ک	ک	ک	ک					
ویسگو زینه	کاهش							ک		ز			
	افزایش	ک	ک	ک	ک	ک	ک					ک	ک
زمان نیم بند شدن	کاهش			ک						ک	ز	ز	ک
	افزایش	ک					ک	ک	ز	ز			
زمان بندش	کاهش	ک	ک	ک	ک						ر	ز	
	افزایش						ک	ک	ز	ز			
استحکام نخستین	کاهش	ک	ک	ک	ک		ک	ک			ز	ز	
	افزایش								ز	ز			
استحکام نهایی	کاهش	ک	ک	ز	ک		ک					ز	ک
	افزایش									ک			
واتر لاس	کاهش	ز									ک	ز	ک
	افزایش			ک	ک					ک	ز	ک	ز

# فصل دوم نمونه برداری

## ( ۲-۱ ) نمونه برداری ( sampling )

نخستین کاری که باید روی یک سیمان عرضه شده انجام گیرد نمونه برداری از آن می باشد .  
نمونه برداری بسته به نوعی از عرضه سیمان فرق می کند .

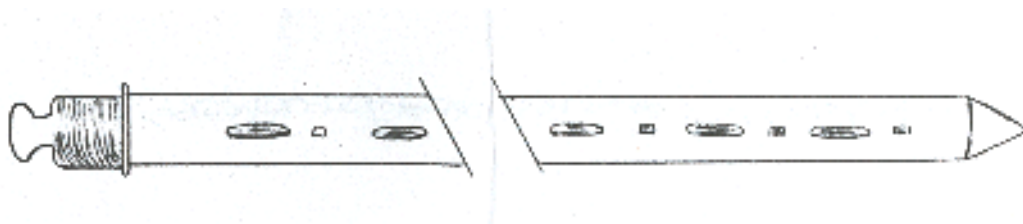
( الف ) اگر سیمان به صورت کیسه عرضه شده باشد برای نمونه برداری از آن یک نوع ( *tube sampler* ) برنجی استفاده می شود .



## شکل ( ۲-۱ ) نمونه گیری برای سیمان کیسه

برای برداشتن نمونه ، دست کم از هر پنجاه کیسه سیمان یکی را انتخاب می کنند و بر روی سطح افقی مثل میز قرار می دهند بطوریکه بتوان نمونه گیری فوق را در امتداد قطر کیسه سیمان چنان وارد کیسه سیمان کنند که نمونه گیر از مرکز کیسه بگذرد .  
اینک با انگشت شصت ، سوراخ هوا را گرفته و نمونه گیر را به آهستگی و با احتیاط از کیسه سیمان بیرون می کشید .

ب) اگر سیمان به صورت فله عرضه شده باشد ( *bulk cement* ) برای نمونه برداری از آن یک نمونه گیر بلندتر که طول متناسب با بزرگی فله است استفاده می کنند .



شکل ۲-۲) شکل یک نمونه گیر برای سیمان فله

این نمونه گیر مرکب از دو لوله استوانه ای برنجی صیقل داده شده است که بصورت هم محور و تلسکوپیک در یکدیگر قرار دارند و به این ترتیب لوله درونی می تواند در لوله بیرونی مماس بر آن قرار گیرد .

بر جداره این لوله ها ، شکافهای مشابه و هم اندازه ای در نظر گرفته شده است به طوری که با گرداندن لوله درونی این شکافها را می توان متناوباً بر روی هم قرار داد ، یا مقابل هم دور کرد و به این ترتیب راه سیمان ورود به لوله درونی باز یا بسته می شود .

برای برداشتن نمونه ابتدا شکافها را در حالت بسته نگهدارید و بعد نمونه گیر را با فشار وارد سیمان فله کنید . نوک لوله بیرونی تیز شده است تا نفوذ نمونه گیر در سیمان به آسانی انجام شود . وقتی نمونه گیر تا دسته در سیمان فرو رفت لوله درونی را بقدر مناسب بگردانید تا پنجره های آن رو به سیمان باز شوند و با کمی تکان دادن نمونه گیر باعث شوید که سیمان

به داخل لوله درونی وارد شود . اینک لوله درونی را اندکی بگردانید تا پنجره هایش باز شوند و بعد نمونه گیر را آهسته بیرون آورید .

## ۲-۲) ابزار مورد نیاز جهت تهیه دوغاب سیمان

- ۱- ترازوی آزمایشگاهی : برای توزین سیمان و افزودنیهای آن دو مدل ترازو از نوع *triple beam* یا سه بازویی که هر ساخت کارخانه *ohaus* آمریکاست . در آزمایشگاه سیمان معمول است . شکل و مشخصات کلی این ترازو ها را مشاهده خواهیم کرد . این ترازوها را همچنین می توان برای تعیین وزن مخصوص اجسان صلب به کار برد . از ترازوهای دیگری که دقت این ترازوها را داشته باشند نیز می توان استفاده کرد .
- ۲- استوانه شیشه ای مدرج : دو عدد به حجمهای  $500\text{ ml}$  و  $1000\text{ ml}$
- ۳- قوری شماره ۲۰ استاندارد آمریکایی
- ۴- مخلوط کن برقی : دو نوع مخلوط کن برقی یکی کوچک و دیگری بزرگ که هر دو ساخت کارخانه *waring* آمریکاست در آزمایشگاه سیمان معمول و استاندارد است .
- ۵- آب : برای انجام آزمایشهای روزانه می توان از آب آشامیدنی استفاده نمود لیکن برای انجام آزمایشهای مرجع *reference* آب لازم جهت تهیه دوغاب سیمان باید

حتماً مقطر و تازه باشد . آب مقطر وقتی بماند محتوی مقداری گاز کربنیک بصورت محلول می شود . بنابراین اگر ناچارید که از چنین آبی استفاده کنید قبل از آزمایش آن را بجوشانید و بگذارید تا سرد شود تا تمام گاز کربنیک آن خراج شود . چون عملیات سیمان کاری در سر چاه همواره بر اساس نتایجی صورت می گیرد که که قبلاً در آزمایشگاه حاصل شده بنابراین توصیه می شود که موارد عملی در آزمایشگاه هم از همان آبی استفاده شود که در سر چاه موجود است .

این مسئله بویژه وقتی اهمیت پیدا می کند که چاه در دریا حفاری شود و برای عملیات سیمان کاری آنها تنها آبی که به وفور پیدا می شود آب دریاست . مقدار لازم آب بر حسب کلاس سیمان مورد نظر فرق می کند . جدول صفحه بعد نشان می دهد که برای یکصد گرم سیمان از کلاسهای مختلف چند گرم آب لازم است تا دوغاب نرمالی درست شود این جدول همچنین وزن دوغابهای حاصل را به ما نشان می دهد .

بجز مقادیری که در این جدول نوشته شده است هیچگونه آب دیگری جهت جبران کردن تبخیر به هنگام عمل یا بهتر خیس کردن را نه های سیمان و غیره نباید به سیمان اضافه کنید .



جدول ۱-۲) میزان آب لازم بر حسب کلاس سیمان

AP3 class CMT	مقدار آب لازم برای استخراج با یکصد گرم سیمان	وزن دوغاب حاصل <i>pcf</i>
A.B	۴۶	۱۱۷/۲
C	۵۶	۱۱۱
D.E.F.D	۳۸	۱۲۳/۵
G	۴۶	۱۱۸/۷
J	طبق نظر و توسعه سازنده	

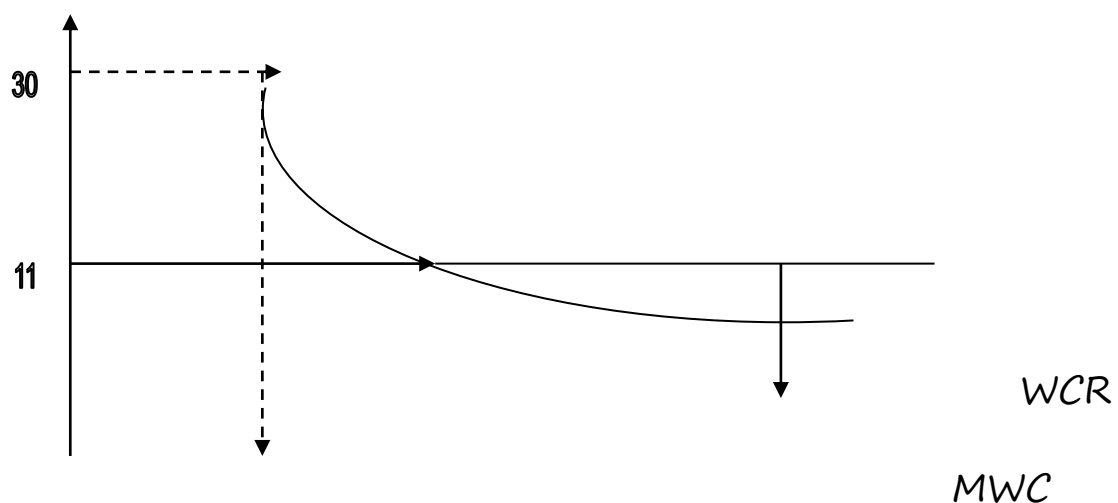
### ۲-۳) تعیین مقدار آب دوغاب سیمان

دوغاب سیمانی را که طبق روشهای گفته شده ساخته اید مستقیماً و بدون اتلاف وقت درون لیوان یک ( *Atomosphoric pressure* ) بریزید و دستگاه را در دمای  $80^{\circ}F$  به مدت بیست دقیقه بکار اندازید . آنگاه دوغاب را مجدداً به لیوان بر می گردانیم و به مدت ۳۵ ثانیه و با دور زیاد آن را هم می زنیم و یک استوانه مدرج  $250^{\circ}$  اختیار کرده و دوغاب را در آن می ریزیم تا پر شود. استوانه مدرج رادر روی یک سح افقی که به دور از هر گونه ارتعاشی باشد قرار می دهیم و دو ساعت صبر می کنیم . مقداری آب روی سطح دوغاب جمع شود این

آب را با یک پیپت کشیده و حجمش را بر حسب میلی لیتر اندازه گیری می کنیم و آن را بعنوان ( *Free water content* ) گزارش می کنیم .

اگر مقدار آب آزاد یک دوغاب سیمان زیاد باشد ممکن است ( *mixing* ) آن دوغاب خوب صورت نگرفته باشد یا اینکه از اول آب آن زیاد بوده پس در هر صورت آثار زیانباری روی سنگ سیمان ظاهر خواهد شد. اینک از سیمان مورد نظر دوغابهای متعددی با *WCR* ( های مختلف می سازیم و آنها را در یک ( *atomo sphont press cons* ) در دمای  $f$  ۸۰ قرار می دهیم و به مدت ۲۰ دقیقه به هم میزنیم . مقدار ( *consistency* ) هر دوغاب را پس از انقضا این مدت یادداشت می کنیم .

( *consistency* ) دوغابها را روی محور قائم ( *WCR* ) آنها را روی محور افقی قرار دهیم و به این ترتیب نمودار تغییرات ( *Consistency* ) بر حسب *WCR* را رسم می کنیم



شکل (2-2) رسم *WCR* بر حسب *Consistency* جهت سنجش میزان آب در سیمان

بنا به تعریف :

(WCR) هایی که (consistency) یازده CP را ایجاد می نمایند content

normal water خوانده می شوند .

WCR هایی که consistency سی CP را ایجاد کنند Content minimum

water خوانده می شوند .

فصل سوم  
تلا کتله ما

## تند کننده های سیمان (cement Accelerators)

### ۱-۳) خواص تند کننده های سیمان

چاه های کم عمق به ویژه در نقاط سردسیر دارای (BHT) کمی هستند. در این قبیل چاهها دوغابهای خالص سیمان پشت لوله های جداری خیلی دیر می بندند و محکم می شوند. به طوریکه برای *dril cat* کردن *shoe* و ادامه حفاری لازم است مدت زیادی وقت صرف می شود تا سیمان ببندد و به استحکام مورد نظر برسد  $500 \text{ psin}$  افزودن یک *Acceleratpr* مناسب به سیمان پایه آب می توان به طور موثر هم زمان نیم بند شدن و بندش کامل دوغاب را کاهش دهد و هم استحکام تراکمی سنگ آن را بالا ببرد و به این ترتیب هم در کیفیت کار بهبود حاصل می شود و هم در مخارج و وقت صرفه جویی می شود. (Accelerators) ها مواردی هستند (معمولاً معدنی) که چون به سیمان یا آب افزوده شوند باعث افزایش سرعت طبیعی ترکیب آنها می شود. و به این ترتیب (T.T) , (S.T) دوغاب سیمان را کاهش و (E.S) سنگ آن را کاهش می دهند.

برخی از این (Accelerator) ها مثل کلسیم کلراید و سدیم کلراید سالهاست که با موفقیت در دوغابهای سیمان چاههای نفت به کار برده می شوند. این مواد وقتی که با غلظتهای اندک به سیمان خشک یا به آب اضافه شوند می توانند زمان نیم بند شدن و زمان

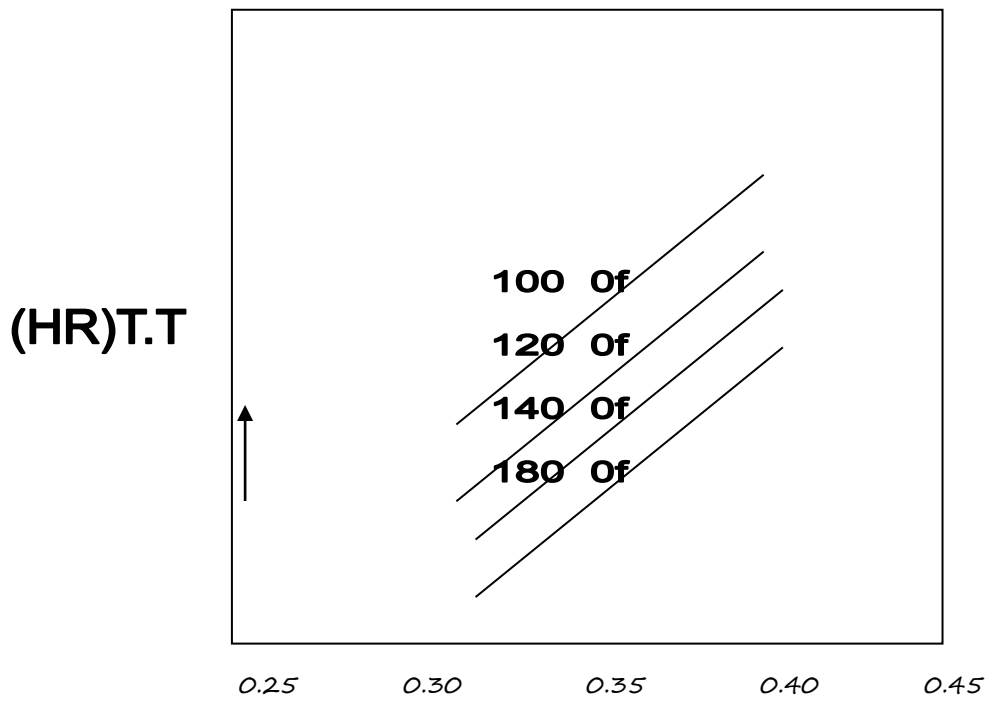
بندش کامل دوغاب را به طور قابل ملاحظه کاهش دهند و استحکام تراکمی نخستین سنگ سیمان آن را زیاد کنند. آزمایشات و تحقیقات که روی مواد مختلف شیمیایی در رابطه با اثرات آنها روی ( T.T ) دوغابهای سیمان و ( CS ) سنگ آنها صورت گرفته است. قاعده کلی زیر را تأیید می کند :

مواد معدنی روی دوغابهای سیمان اثر ( *accelerating* ) و مواد آلی روی آنها اثر ( *retarding* ) دارند .

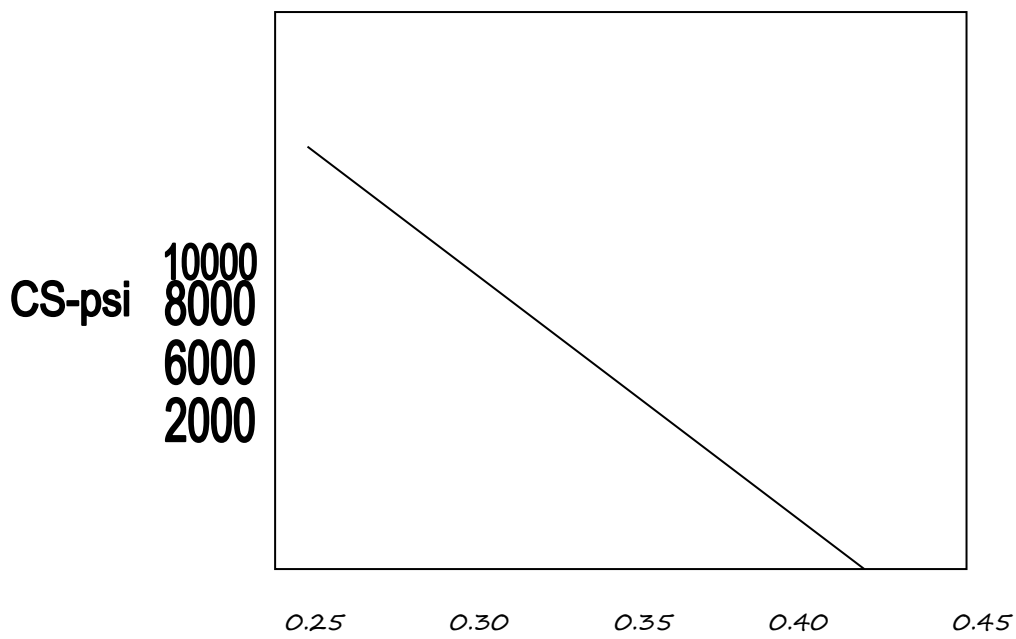
دوغاب چاههای نفت وقتی که در مجاورت سازنده نفوذ پذیری قرار گیرد اگر همسایگی با چنین سازنده نشده باشد مقداری از آب خود را ازدست خواهد داد بدیهی است که این آب از دست دادگی موجب غلیظ تر شدن دوغاب می گردد .

یک قاعده مفید و عملی می گوید که اگر *WCR* دوغابی به صورت خطی کاهش یابد استحکام تراکمی سنگ سیمان دوغاب بصورت لگاریتمی افزایش پیدا می کند و به زمان ساده تر یک کاهش اندک از *WCR* دوغاب موجب یک افزایش شدید در *CS* سنگ سیمان آن می شود که این مطلب در شکل ۶-۳ گنجانده شده است .

اثر *WCR* دوغاب روی *T.T* آن نیز مورد بررسی قرار گرفته است بطور کلی میتوان در یک دمای ثابت هر چه *WCR* دوغابی کاهش یابد *T.T* آن نیز کاهش خواهد یافت . در شکل ۲-۳ اثر تغییرات *WCR* دوغاب خالصی از سیمان کلاس A تهران را در درجه حرارتهای مختلف روی *T.T* دوغاب ملاحظه خواهیم کرد.



شکل ۳-۲- T.T بر حسب WCR در دمای مختلف



شکل ۳-۱- CS بر حسب WCR

اگر چه بسیاری از مواد معدنی در زمره *accelerator* ها قرار دارند لیکن تنها محدودی از آنها برای استفاده در سیمان چاههای نفت مناسب هستند . *accelerator* هایی که موجب *clash set* شدن یا بندش زودرس دوغاب می شوند اصلاً قابل استفاده نیستند مثلاً فریک کلراید بفرمول  $FeCl_3$  در غلظتهای حتی کمتر از یک درصد وزنی سیمان خشک می تواند دوغاب سیمان را ظرف مدت چند دقیقه تبدیل به جسم جامدی بکند این چنین موادی بعنوان تند کننده ای بریا استفاده در سیمان چاه نفت مناسب نیست .

*accelerator* هایی ایده آل هستند که هم *T.T* دوغاب را در حدی معقول و عملی کاهش دهند هم *CS* سنگ سیمان آن را زیاد کند *accelerator* ها را به دو دسته تقسیم می کنند :

1-Total accelerator

2-Partial accelerator

*total accelerator* ها هم باعث کاهش *T.T* دوغاب و هم باعث افزایش *CS* یک سیمان می شوند . اثری که *accelerator* ها روی *hardening* یا سخت شدن سنگ سیمان می گذارند غالباً بطور کامل محدود می شود به *CS* آنها و گرنه استحکام نهایی یا استحکام ۲۸ روزه سنگ سیمان نه تنها افزایش نمی باشد بلکه کاهش هم پیدا می کند لیکن این کاهش در آن زمان دیگر هیچ اهمیتی ندارد .



*accelerator* ها را عموماً بین ۳۲ تا ۱۱۰ درجه فارانهایت به سیمان چاه نفت اضافه می کنند زیرا هم دمای آب در این دامنه و هم دمای چاه ، خیلی کم اتفاق می افتد که *accelrator* ها را در دمای بیش از ۱۱۰ درجه فارانهایت به سیمان بیافزایند مگر آنکه مورد پیش آمده یک مورد ویژه و بحرانی باشد *accelerativ* ها را عموماً به سیمانهای کلاس *A* و *G* و *H* اضافه می کنند بندرت پیش می آید که به دوغاب سیمانی که یک *accelerator* دارد یک *retarder* هم اضافه می کنند مگر اینکه برای این ( جمع ضدین ) دلیل قانع کننده ای وجود داشته باشد.

## ۳-۲) انواع تندکننده ها

### ۳-۲-۱) کلسیم کلراید

کلسیم کلراید مؤثرترین و با صرفه ترین *acceletator* برای استفاده در سیمان پرتلند می باشد ماده ایست *hy groscoping* یعنی در هوا که قرار گیرد رطوبت آن را جذب می کند . نوع تجارتهی آن به سه شکل عرضه می شود :

۱- *power* یا گرد

۲- *plake* یا پولک

*powdered* یا مخلوط کردن با سیمان خشک مناسبتر از همه *dry blend*

$CaCl_2$  می باشد که دارای دانه های بسیار ریز است . ریز بودن دانه های یک گرد سبب ارائه دانه های آن ریزتر باشند انحلال بهتر صورت می گیرد به همین دلیل هم گرد کلسیم کلراید بهتر از پولک و یا حبه در آن حل می شود و خواص فیزیکی مطلوبتری به دوغاب سیمان یا سنگ آن می دهد مضاف بر اینکه گرد کلسیم کلراید تمایلات کلوخه ای شدن را دارد.

اگر چنین وضعیتی پیش آید لازم است که گرد کلوخه شده را قبل از *dry blend* کردن با سیمان خشک در یک هاون نرم کرد واز الک گذارند اگر برای ساختن دوغاب سیمان بخواهیم ابتدا کلسیم کلراید را در آب حل کنیم و بعد سیمان خشک را به آن اضافه کنیم *wet blend* در این صورت می توان از شکل های پولکی و یا حبه ای کلسیم کلراید استفاده کرد . حل شدن کلسیم کلراید حبه بیش از حل شدن کلسیم کلراید پولک وقت لازم دارد .

کلسیم کلراید وقتی که در آب حل می شود تولید حرارت زیادی می کند و این حرارت باعث می شود که روی خواص دوغاب اثر بگذارد . حرارت تولید شده همچنین باعث می شود که حلالیت کلسیم کلراید موقتاً افزایش یابد . در سر چاه بسیار اتفاق افتاده است که شوراب کلسیم کلراید را بواسطه بالابودن دمايش سهواً *over saturate* کرده اند لیکن پس از سرد شدن کلسیم کلراید اضافی از محلول جدا شده و اسباب گرفتگی مجاری مخازن آب و لوله ها و شیر های آن را بوجود آورده است .

هر یک پوند کلسیم کلراید وقتی که در کی بشکه آب حل می شود دمای محلول را تقریباً یک درجه فارینهایت بالا می برد کلسیم کلراید با همه افزودنیهای سیمان به جزء *Diacel Iwl* سازگاری دارد. از نقطه نظر ایمنی ، کلسیم کلراید سوزاننده پوست و تحریک کننده چشم ، بینی و ریه هاست هنگام کارکردن با آن دستکش ، عینک مخصوص و دسیپراتور لازم است .

## ۲-۲-۳) سدیم کلراید

بعد از کلسیم کلراید با صرفه ترین *accelerator* برای استفاده در سیمان چاههای نفت ، سدیم کلراید یا نمک طعام است که در معادن و همچنین در آب دریاها و دریاچه ها بوفور یافت می شود . چنین نمک طعامی باید دارای مشخصات زیر باشد :

۱-درجه خلوص بالایی داشته باشد ( بیش از ۹۵ درصد )

۲-درصد مواد نامحلول پایین باشد ( کمتر از ۳ درصد )

۳-دانه ها بقدر کافی ریز باشند ( ۲۰ تا ۱۰۰ مش )

۴-میزان رطوبت کم باشد ( کمتر از ۰/۵ درصد )

هر گونه مواد ناخالص یا نامحلول موجود در نمک می تواند روی  $T_0$   $T$  دوغاب سیمان و نیز روی  $CS$  سنگ آن اثر بگذارد اگر بزرگی دانه های نمک به قدری باشد که دانه ها از توری شماره ۳۰۰ بگذرند آنگاه امکان کلوخه ای شدن آنها در انبار در دراز مدت و بواسطه جذب رطوبت هوا پیش می آید .

### ۳-۲-۳ آب دریا

آب دریا دارای ۳ تا چهار درصد سدیم کلر اید است و اگر در ساختن دوغاب سیمان از آن استفاده شود زمان نیم بند شدن دوغاب کاهش و استحکام تراکمی سنگ آن افزایش پیدا می کند .

دوغاب خالصی از سیمان کلاس A تهران با  $WCR$  برابر  $5/46$  در دمای  $120$  درجه فارانهایت دارای مشخصات زیر است :

$$T.T = 198 \text{ min}$$

$$24 \text{ hr}.CS = 2680 \text{ psi}$$

اگر این دوغاب را در همین دما و با همین  $WCR$  با آب دریا درست می کردیم دارای مشخصات زیر می باشد :

$$T.T = 158 \text{ min}$$

$$24 \text{ hr}.CS = 9.820 \text{ psi}$$

رشته آزمایشهایی روی سیمان کلاس A تهران یکبار با آب مقطر و بار دیگر با آب دریا صورت گرفته است نتایج بصورت منحنی در صفحه بعد ترسیم شده اند .

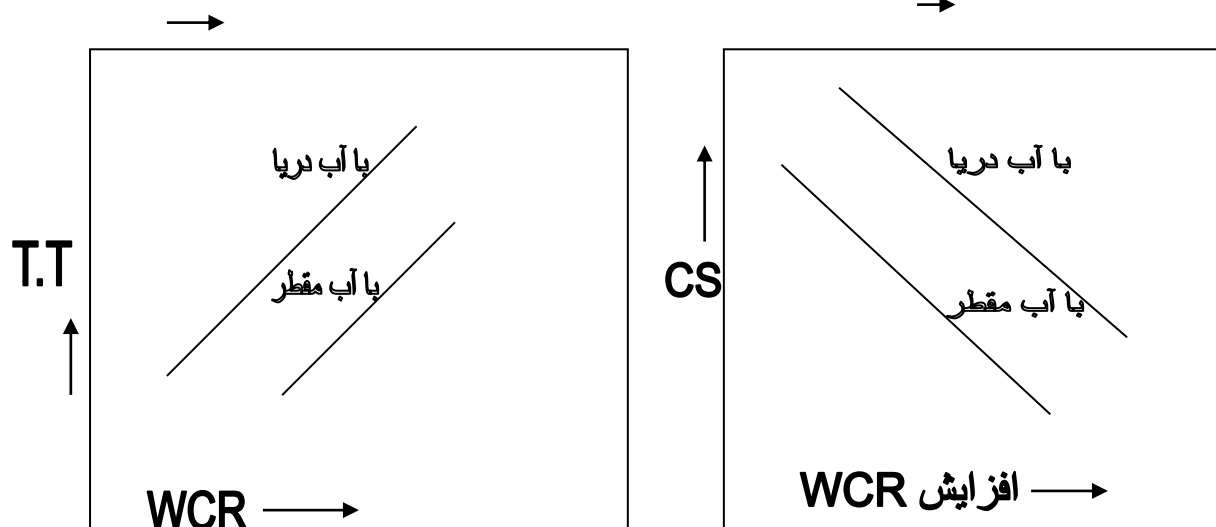
تذکر : در سیمانکاری چاههایی که  $BST$  آنها از  $160$  درجه فارانهایت تجاوز میکند از آب دریا استفاده نکنید زیرا  $T.T$  دوغاب ممکن است آنقدر کم شود که فرصت برای

$Dispolace$  کردن دوغاب داخل لوله ها باقی نماند. البته در اینگونه مواد و همچنین در

مواردیکه آب شیرین در دسترس ندارید و برای تهیه دوغاب سیمان ناچارید از آب دریا استفاده کنید می توانید برای به تعویق انداختن زمان نیم بند شدن دوغاب از یک

retarder مثل 4 HR استفاده کنید لیکن میزان مصرف این ماده باید حتماً با

آزمایشهای پایلوت مشخص شود.



شکل ۳-۳- اثر آب دریا به عنوان تند کننده

شکل ۳-۴- اثر آب دریا به عنوان تند

کننده روی CS و مقایسه آن با آب مقطر

روی T.T و مقایسه آن با آب مقطر

تذکر : اگر برای عملیات سیمانکاری یک چاه دریایی برنامه ریزی می کنید آزمایشهای را که در لابراتوار انجام میدهند باید حتماً با آب دریا و ترجیحاً آب دریای محل حفاری باشد .

آب دریایی که در آزمایشگاه و بصورت مصنوعی ساخته می شود محتوی ۳ تا ۴ درصد نمک طعام است . چنین شورایی نمی تواند نماینده حقیقی آب دریا باشد زیرا آب دریا علاوه بر

سدیم کلراید محتوی مقدار قابل ملاحظه یونهای دیگر از جمله  $SO_4^{2-}$ ,  $Ca^{2+}$ ,  $Mg^{2+}$  نیز میباشد و از این میان یون منیزیم مخصوصاً می تواند با بسیاری از مواد آلی ترکیب شود و

کیفیت آنها را خراب کند مثلاً Halad در دوغابهای سیمان عمدتاً بعنوان یک

huid loss redctor یکار می رود نه بعنوان یک retarder در حالیکه همین ماده در اثر

تماس با  $mg^{2+}$  کیفیت خود را تا آنجا از دست می دهد که بجای جلوگیری از هرز روی صافاب دوغاب عمدتاً کوشش در بتعویق انداختن زمان نیم بند شدن آن می کند در جدول زیر ترکیبات دو نمونه آب دریا یکی متعلق به خلیج مکزیکو و دیگری متعلق به اقیانوس آرام نشان داده شده است :

جدول (۱-۳) میزان ترکیبات دو نمونه از آب دریا

مشخصات	آب خلیج مکزیکو	آب اقیانوس آرام
SC	1.019	1.026
PW	6.5	7.6
TOTAL is solved salid	29480	33660
Ca <sup>3+</sup>	380	452
Mg <sup>2+</sup>	736	1163
CL -	14780	188200
SO <sup>2-</sup> <sub>4</sub>	1950	2610
CO <sup>2-</sup> <sub>3</sub>	0	0

## ۳-۲-۴) براکس

براکس یا *Sodium tetraborate decahydrate* بفرمول  $Na_2B_4O_7 \cdot 10H_2O$  در سیمان چاه نفت بعنوان یک *accelerator* جزئی بکار می رود زیرا هم زمان نیم بند شدن دوغاب سیمان را زیاد می کند و هم استحکام تراکمی سنگ آن را افزایش می دهد استفاده از براکس در سیمان چاههای نفت مستلزم آزمایشهای پایلوت دقیق است .

جدول صفحه بعد که توسط شرکت گالف تهیه شده است میزان مصرف این ماده را در سیمان کلاس A و اثرات آن را روی T.T دوغاب و CS سنگ آن نشان می دهد .

جدول (۳-۲) میزان مصرف براکس در سیمان کلاس A و اثر آن روی T.T و CS

<b>APT class A Cement 177 PCF</b>  <b>WCR 0.46</b> <b>BHT =200 OF</b> <b>TD = 8000</b>	<i>Brrax % by WT of CMT</i>	0.2	0.3
	<i>T.T hr:min</i>	1:18	2:17
	<i>4 hr CS x 3000 psix 170 of</i>	-	62.5

علاوه بر *acceletator* هایی که تا کنون بر شمردیم برخی دیگر از آنها وجود دارند که ساخت شرکتهای سیمانکاری می باشند و توسط خود این شرکتهای معرفی می شوند این *accelerator* ها غالباً مخلوطی هستند از قند کننده های معروف و قبل از استفاده از

آنها در سر چاه باید که در آزمایشگاه روی آنها حتماً پایلوت تست دقیق صورت گرفته است در زیر پاره ای از مواد آمده ولی از حوصله آن بحث خارج است .

### ۳-۳) دوغابهای تغلیظ شده سیمان

یک مکانیزم دیگر برای تسریع یندش دوغابها سیمان کاهش  $WCR$  آنهاست این مطلب را قبلاً گفتیم که در یک دمای ثابت هر چه  $WCR$  دوغابی کم باشد زمان نیم بند شدن آن نیز کم می شود . این گونه دوغابهای سیمان بسته به درجه ای که  $WCR$  آنها کم شده غلیظ و سنگین میشوند و زمان نیم بند شدن آنها پایین می آید اگرچه در بسیاری از موارد عملی این حالت برای آنها یک حسن نیست لیکن مواردی وجود دارد که این حالت برای آنها یک حسن تلقی می شود .

مثلاً سیمانکاری لوله های سطحی *surface pipes* در فصل زمستان و یا مهمتر از آن کار گذاشتن یک *fluy cement* در چاه که هر دو عمل محتاج بندشی نسبتاً سریع برای دوغاب و استحکام زیاد برای سنگ آن می باشد از جمله این موارد هستند .

سیمانی که معمولاً برای تهیه دوغاب تغلیظ شده مورد استفاده قرار می گیرد سیمان کلاس

A است برای سیمانکاری لوله های جداری به این سیمان ۷۵٪ تا یک درصد  $CFR-2$

می زنند و آنگاه با آب از آن دوغابی می سازند به وزن  $131 PCF$  ( چنین دوغابی دارای

$WCR$  معادل ۰.۳۶ خواهد بود ) برای تهیه یک *Whi pstock puly* نیز به هر

کیسه از همان سیمان ۱۵ تا ۲۰ پاوند ماسه می افزایند و با حفظ همان  $WCR$  وزن



دوغاب را به  $135\text{ PCF}$  می رسانند در صورتی که به علت عمق یا دمای زیاد چاه لازم شود که  $T.T$  طولانی تر گردد در این صورت میتوان از  $HR-4$  بعنوان ریتارد استفاده کرد اگر دوغاب فوق طوری طراحی می شود که  $T.T$  آن این یکساعت و نیم تا دو ساعت باشد آنگاه می توان ظرف هشت ساعت و در یک  $BHST$  معین استحکام تراکمی نسبتاً خوبی را که به سنگ خود بدهد.

اگر دوغاب های تغلیظ شده سنگین تر از  $131\text{ PCF}$  هستند باید متوجه این نکته باشیم که  $T.T$  آنها خیلی کم خواهد شد مثلاً دوغابی که با سیمان کلاس  $A$  به اضافه  $CPR-2$  و با  $WCR=0.3$  در وزن  $135\text{ PCF}$  ساخته می شود فقط به مدت ۱۰ تا ۱۵ دقیقه قابل پمپ شدن است و پس از آن می بندد و سفت می شود به همین دلیل ضروری است در سر چاه بسیار دقت گردد و کنترل های لازم بعمل آورده شود تا وزن دوغابی را که می سازند و در چاه می رانند از مقداری که قبلاً طراحی و تعیین کرده اند تجاوز نکند.

# فصل چهارم کتابخانه کتبخانه ها

رقیق کردن آنها توسط آب است برای این کار  $WCR$  دوغاب را افزایش می دهد و سرعت طبیعی ترکیب سیمان و آب را کم می کنند. با این همه این روش را نیم توان در همه موارد بکار برد زیرا با افزایش  $WCR$  دوغابهای سیمان اگر چه  $T.T$  آنها زیاد است اما باعث کاهش وزن و کاهش ویسکازیتی آنها نیز می شود.

دوغابهای کم وزن با ویسکازیتی اندک برای سیمانکاری چاههای عمیق و پر فشار مناسب نیستند زیرا نه وزن کافی برای کنترل فشار جاه را دارند و نه روش برای طولانی کردن زمان نیم بند شدن دوغابهای سیمان استفاده از ریتاردهای شیمیایی است.

ریتاردهای شیمیایی موادی هستند که معمولاً آلی با وزن مولکول زیاد که چون به سیمان یا آب افزوده شوند باعث کاهش سرعت طبیعی ترکیب آنها می شود و به این ترتیب  $T.T$  و  $ST$  دوغاب را به تأخیر می اندازد در ساختمان شیمیایی ریتاردها یک یا چند رادیکال هیدروکسیل وجود دارد و همین عامل است که با چسباندن به سطوح دانه های سیمان در دوغاب غشایی منفی به دور آنها به وجود آورده و آنها را از یکدیگر دفع می کند بدینسان زمان نیم بند شدن و زمان بندش کامل دوغاب به تعویق می افتد. یک ریتارد خوب و قابل قبول و در عین حال که  $T.T$  ,  $S.T$  دوغاب را به تأخیر می اندازد مانع استحکام یافتن سنگ سیمان حاصل نمی شود. استفاده از ریتاردها در سیمان چاه نفت مستلزم دقت و احتیاط زیاد است

در بیشتر موارد باید آزمایشهایی از پایلوت را در لابراتور انجام داد و از روی نتایج بدست آمده میزان مناسب ریتارد را برای سیمان مورد نظر تعیین کرد .

امروزه کمتر چاه نفتی را می توان یافت که عمق بیش از ۱۲۰۰۰ فوت داشته باشد از یک ریتارد شیمیایی استفاده نشده باشد انتخاب یک ریتارد سازگار بویژه برای سیمانهای ریتارد شده تجاری گاهی کار دشواری است زیرا اینگونه سیمانها در هنگام تولید در کارخانه آغشته به ترکیباتی از قبیل سمغ های گیاهی ، لینگنین ها ، مشتقات سلولزی و برخی اسیدها ی آلی ضعیف شده اند و به آنجا که این ترکیبات خود روی سیمان اثر *retarding* دارند ممکن است باریتاردهای دیگر سازگاری نداشته باشند این مشکل منجر به پیدایش سیمانهای کلاس *H* و *G* شد که بنام سیمان های پایه یا *basic cements* معروفند این سیمانها را آسانتر از سیمانهای دیگر می توان ریتارد کرد زیرا در ساختمان آنها هیچ گونه ریتارد شیمیایی بکار نرفته است . عمال عمده ای که استفاده از یک ریتارد شیمیایی را رد سیمان چاه تعیین می کند حرارت چاه است در چاههایی که *BHST* آنها بیش از واکنش بین سیمان و آب تسریع می شود و دوغاب سیمان رابطه گرمای زیاد ، زودتر از موعد مقرر می بندد و سفت می شود تنظیم مناسب *T.T* دوغاب سیمانی که قرار است در چنین چاهی بکار رود تنها با استفاده از ریتاردهای شیمیایی میسر است .

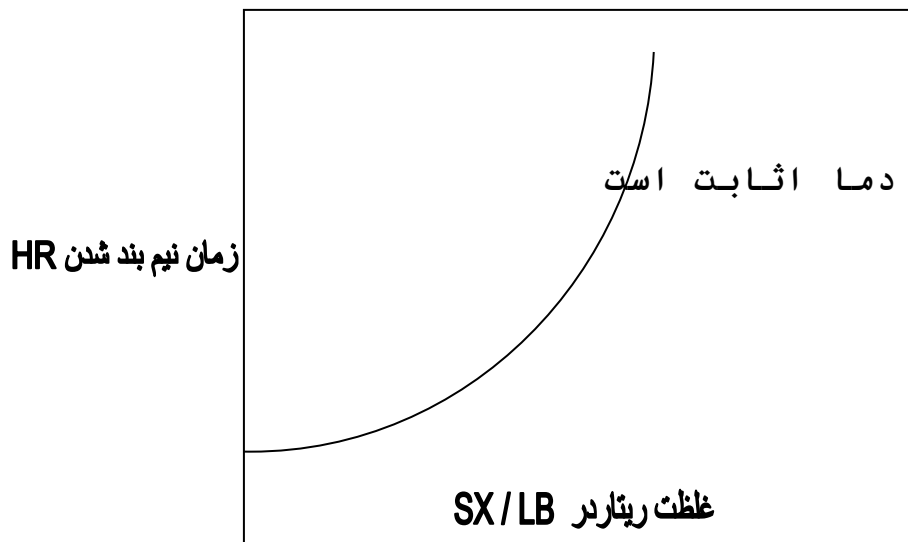
استفاده از افزودنیهای آب خواه که وجودشان در دوغاب سیمان مستلزم اضافه کردن آب زیادتر به دوغاب است نیز می تواند بعنوان یک عامل دیگر در امر استفاده از ریتارد در زیادتر در سیمان چاه نفت بحساب آید زیرا از یک طرف آب اضافی ، غلیظ شدن ریتارد در نتیجه

اثر آن را در دوغاب سیمان کاهش می دهد و از طرفی دیگر بخش بزرگی از ذرات ریتارد در بدور دانه های ریز افزودنی آبخواه جمع شده و به سطوح آن می چسبند .

## کند کننده های سیمان *Cement retarders*

### ۱-۴) خواص کند کننده های سیمان

گفتیم که حرارت و فشار از جمله عواملی هستند که باعث تسریع بندش دوغابهای سیمان می شوند وقتی که حفاری چاه به عمق های پائین تر می رسد حرارت و فشار ته چاه نیز افزایش پیدا می کند . سیمانکاری چنین چاههایی با سیمان های معمولی امکان پذیر نیست زیرا حرارت فوق العاده زیاد چاه می تواند دوغاب غیر ممکن شود حتی سیمانهایی در هنگام تولید در کارخانه ریتارد می شوند و بنام *Commerical Retarder* معروفند مثل سیمانهای کلاس *D* و *E* و *F* نیز ممکن است که اثر حرارت و فشار را روی دوغاب سیمان بشکلی از بین برود و زمان نیم بند شدن دوغاب را طولانی کرد . ساده ترین راه برای طولانی تر کردن زمان نیم بند شدن دوغاب های سیمان و به این ترتیب مقدار ریتارد را آزاد موجود در دوغاب که باید واکنش بین سیمان و آب را کند کند کم می شود جبران کمبود و همچنین جبران اثر رقیق شدن ریتارد بواسطه آب زیاد ، تنها با استفاده بیشتر از همان ریتارد میسر است .



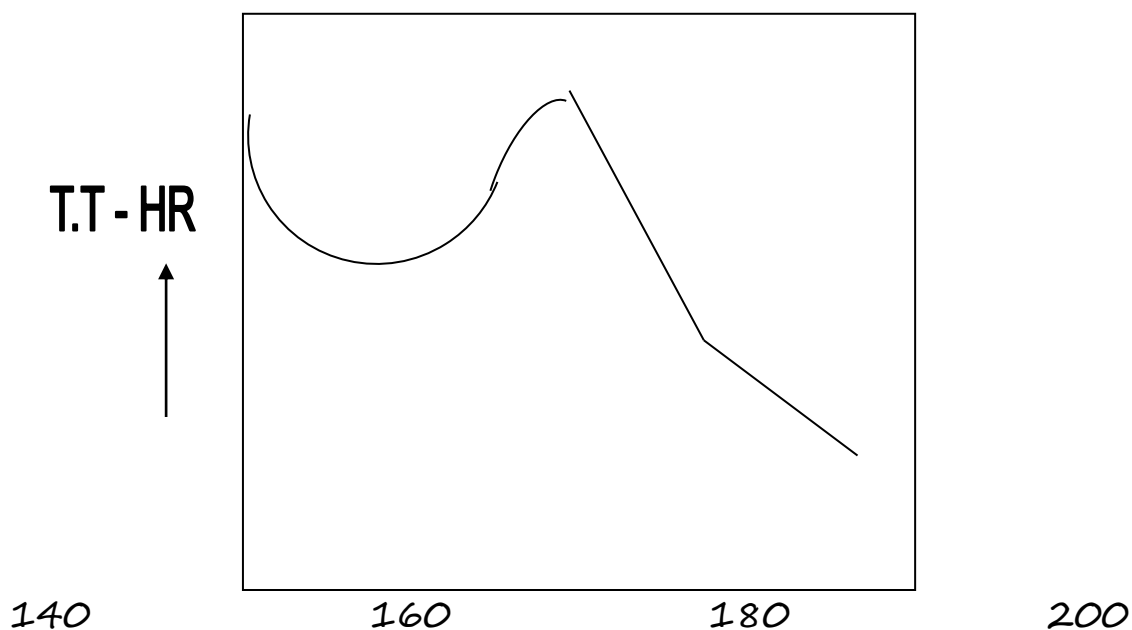
شکل (۴-۱) اثر غلظت ریتاردر بر حسب زمان نیم بند شدن سیمان

## ۴-۲) انواع ریتارد های شیمیایی .

### ۴-۲-۱) کلسیم لیگنو سالفونیت

کلسیم لیگنو سالفونیت معروفترین ریتاردر شیمیایی است که در سیمان چاه نفت بکار می رود طرز عمل آن به این شکل است که پس از حل شده در آب بسوی دانه های بسیار ریز سیمان می رود و به سطوح خارجی آنها می چسبد و با ایجاد فیلم . یا غشاء نازکی بدور آنها مانع از هیدراته شدن سریع آنها می گردد . به این ترتیب سرعت طبیعی واکنش آب و سیمان

را کاهش می دهد تقریباً همه کارخانه هیا سازنده سیمان آن را به سیمان کلاس  $D$  و  $E$  و  $F$  می افزایند یا این سیمانها را ریتارد می کنند .  
 سیمانهایی که به این ترتیب ریتارد شده اند بعداً بوسیله کمی برآکس تثبیت می گردند تا تغییرات  $T.T$  آنها نسبتاً به دما یکنواخت باشند .



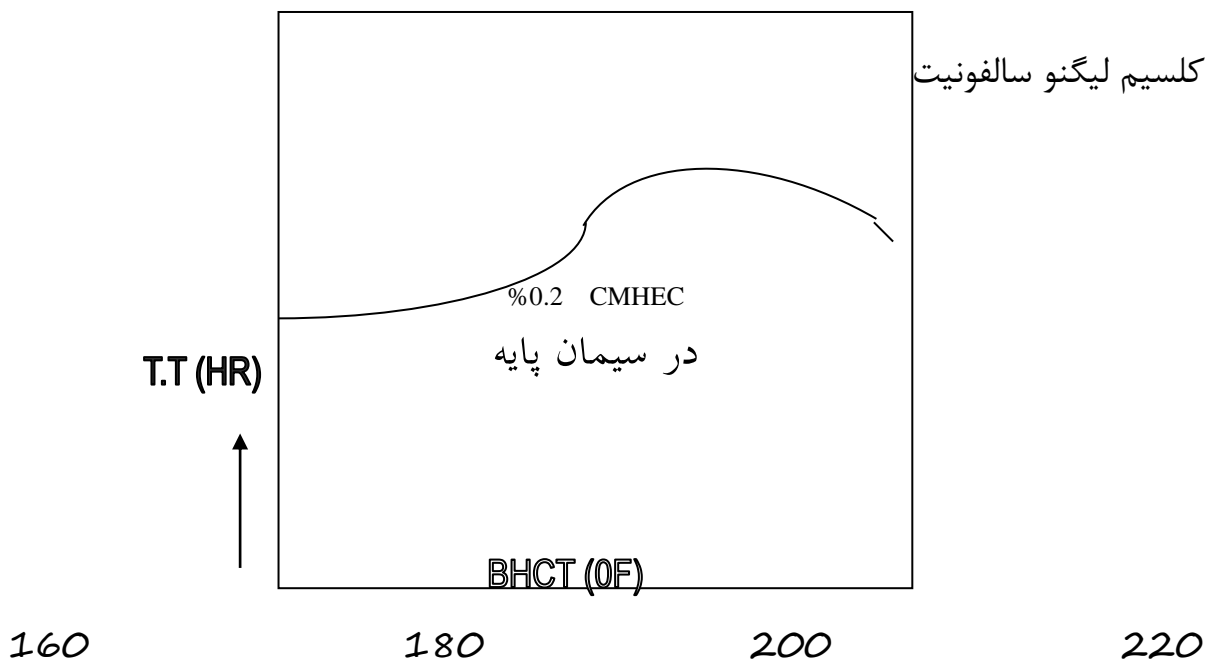
شکل ۳-۴) نیم درصد کلسیم لیگنوسالفونیت در یک سیمان پایه

$(CMHEC)$  (۴-۴-۲) *Carboxy Methyl Hydroxy Ethyl* (Cellalose)

این کمیکال توسط هر چهار شرکت سیمانکار چاه نفت و بنام تجارتي  $DIACLE$   $LWL$  عرضه شده است .  $LWL$  مخفف  $LOW$   $Water$   $lose$  و بمعنی کاهش هرزه روی صافاب دوغاب می باشد لیکن باید توجه داشت که  $CMHEC$  در سیمان عمدتاً بعنوان یک ریتارد می مصرف می شود و توانایی آن در کنترل و اتزلاس دوغاب ، خاصیت دوم و جانبی آن

است در شکل ۳-۴ که در صفحه بعد آمده است *composite performance* curve را برای *CMHEC* مشاهده می کنیم چنانچه می بینیم اثر ریتاردینگ *CMHEC* در حوالی ۲۰۰ درجه فارانهایت حداکثر است و پس از آن بتدریج کاهش پیدا می کند .

لیکن *ACTIVITY BLUGE* منحنی این کمیکال در مقایسه با *activity bluge* منحنی کمیکال کلسیم لیگنوسالفونیت دامنه وسیع تری از دما را در بر میگیرد. قیمت *CHMEC* پنج برابر قیمت کلسیم لیگنو سالفونیت است لیکن چون مصرف آن در سیمان کمتر از نصف میزان مصرف ۴ کمیکال اخیر است بنا بر این قیمت *CMHEC* در مقایسه با



شکل ۴-۴) *COMPOSITE PERFORMANCE CURVE* را برای *CMHEC* رسم شده



توصیه می شود که *CMEHC* را در سیمانهای پایه وقتی که این سیمانها احتیاج به ریتارد در کمکی داشته بکار بریم . اگر می خواهید آن را در سیمان کلاس *E* بویژه در چاهی که حرارت ته آن زیاد است بکار برید لازم است قبلاً در آزمایشگاه پایلوت تست شود تا ضمن بررسی آن کار آیی *CMHEC* سازگاری آن را با ریتارد در موجود در سیمان نیز معلوم سازید .  
*CMHEC* با کلسیم کلراید ابداً سازگاری ندارد در حقیقت کلسیم کلراید ملکول پیچیده *CMHEC* را تجزیه می کند و آن را بی اثر می سازند بنابراین باید دقت کنید که به همراه *CMHEC* در دوغاب سیمان کلسیم کلراید را بکار نبرند .

مخصوصاً وقتی که دما کم است ( کمتر از ۱۴۰ درجه فارانهایت ) و از دوغاب علاوه بر واترلاس اندک ، بندش سریع نیز می خواهید و به این جهت ناچارید که در آن از یک *accelerator* استفاده کنید تا آثار ریتاردینگ *CMHEC* را از بین ببرد این *accelerator* نباید کلسیم کلراید باشد برای اینگونه موارد یک *accelerator* ویژه ساخته شده که از جنس سیلیکات سدیم می باشد و با نام تجاری *DIACEL* عرضه شده است .

### ۳-۲-۴) **براکس**

در فصل قبل گفتیم که براکس در سیمان چاه نفت بعنوان یک *accelerator* بکار می رود زیرا هم زمان نیم بند شدن دوغاب سیمان را زیاد می کند هم استحکام تراکمی سنگ را افزایش می دهد چون یک *partial retarder* نیز بحساب آوردیم براکس از لحاظ شیمیایی یک ترکیب معدنی است لیکن گاهی هم شبیه ترکیبات آلی عمل می کند گرچه در

ساختمان آن کربن وجود ندارد اما طرز اتصال اتمهای آن به یکدیگر شبیه اتصال اتمهای یک مولکول آلی است .

به همین دلیل براکس گاهی از خود ویژگیهای اجسام آلی را بروز می دهد بیاد می آوریم که گفتیم اجسام معدنی دوغابهای سیمان را معمولاً *accelerator* و اجسام آلی آنها را ریتارد می کنند این براکس روی سیمان هم اثر *accelerating* دارد و هم اثر ریتاردینگ در حقیقت بواسطه همین ساختمان ویژه و رفتار دوگانه آن می باشد در مواردی که *BHCT* ۳۰۰ درجه فارانهایت است و از دوغاب سیمان انتظار *T.T* زیادی را دارید می توانید براکس را با *HR-12* مخلوط کرده و به عنوان یک ریتاردر مؤثر بکار برید براکس در این مقام ریتاردهای آلی را تثبیت کرده و اثر آنها را بهبود می بخشد مثلاً براکس و *HR-12* نسبت

یک به سه مطلوب است  $\frac{Borax}{HR-12} = \frac{1}{3}$  اگر می خواهید دوغاب سیمانی را با واترلاس

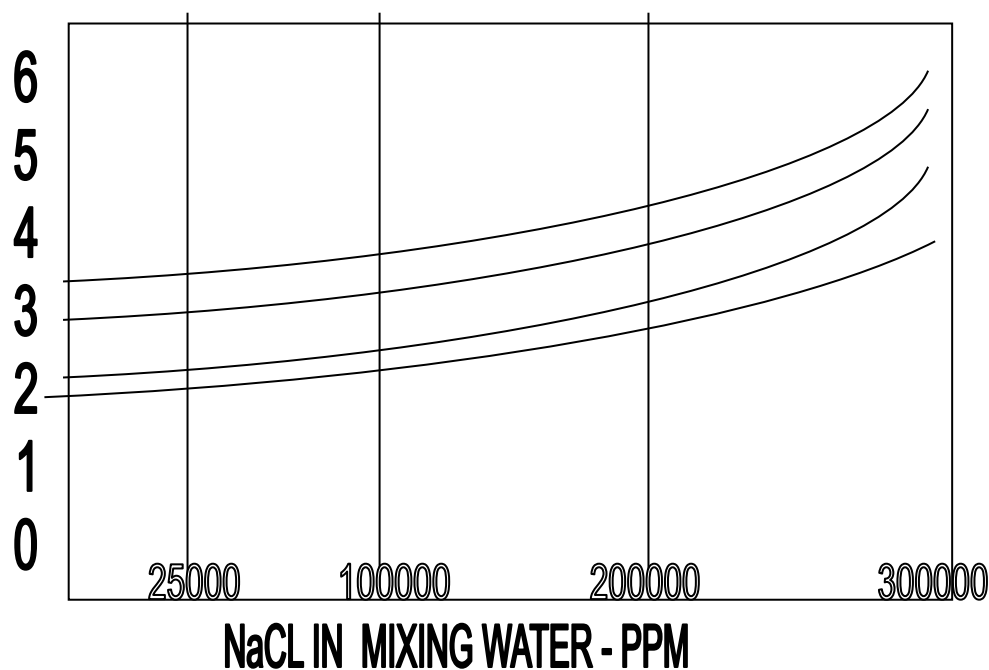
کم طراحی کنید و مایلید که در این دوغاب به عنوان ریتاردر از براکس نیز استفاده نمایید بیاد قبلاً اطمینان حاصل کنید که ترکیب کمپلکس که بین براکس و ماده کنترل کننده وارتلانس دوغاب تشکیل می شود اثر نامطلوبی روی توانایی این ماده نمی گذارد بنابر این لازم است در این باره در آزمایشگاه تحقیق بعمل آید .

### ۴-۲-۴) سدیم کلراید

قبلاً از سدیم کلراید به عنوان *accelerator* سیمان چاههای نفت نام بردیم و اشاره نیز کردیم که اگر غلظت نمک در آب از حد معینی تجاوز بکند آنگاه نمک خواص *accelerating* خود را از دست می دهد و تبدیل به یک ریتاردر می شود.

شکل ۴-۴ صفحه بعد اثر سدیم کلراید را در غلظتهای مختلف روی T.T دوغاب سیمان چاه نفت ریتارد شده و CS سنگ آن نشان می دهد شکل ۴-۴ نشان می شد که کمترین T.T وقتی حاصل می شود که غلظت نمک در آب تقریباً ثابت می باشد و به ده درصد وزنی  $100000 \text{ mg/lit}^2$  برسد .

بین غلظتهای ۵ تا ۱۰ درصد T.T تقریباً ثابت می ماند و از این لحاظ کم کم آثار ریتاردینگ نمک ظاهر می شود . و شدت این آثار در زمانی که نمک آب را سیر می کند به حداکثر می رسد در چاههای نفتی کم عمق T.T دوغاب اشباع شده از نمک به مراتب زیادتر از T.T دوغاب خالص می باشد و حال آنکه در چاههای عمیق تر این T.T ها تقریباً با یکدیگر مساویند .



شکل ۴-۴) اثر سدیم کلراید در غلظت‌های مختلف روی  $T.T$  و  $SC$  سنگ سیمان

### ۳-۴) دوغاب‌های سیمان دیر بند

سیمانکاری پشت لوله‌های جداری و آستری به روش‌های سنتی و معمول گاهی قادر نیست پوشش یکدستی از سنگ سیمان بدور لوله‌ها ایجاد کند بعنوان مثال *Chanetite* شدن دوغاب سیمان در پشت این لوله‌ها یا سیمان را سست می‌کند.

استفاده از دوغاب‌های سیمان دیر بند در سیمانکاری قضای حلقوی پشت لوله‌های جداری و آستری توانسته است این مشکل را تقریباً بطور کامل از میان ببرد و غلاف یکدستی از سنگ سیمان برای این لوله‌ها بوجود آورد.

روش کار اینست که قبل از راندن لوله‌های پوششی  $P$  4 ها را بوسیله *OPONEND* بداخل چاه می‌فرستند تا انتهای آن به ته چاه برسد آنگاه حجم معین و حساب شده‌ای از دوغاب سیمان دیربند مورد نظر با وزن مناسب را از طریق این لوله‌ها بداخل چاه تلمبه می‌کنند دوغاب  $\Delta P$  ها را طی می‌کند و وقتی که به ته چاه می‌رسد آنگاه حجم معینی از همانجا شروع به پر کردن چاه می‌نماید لیکن چون حجم آن (بخاطر صرفه جویی) همواره کمتر از حجم چاه انتخاب می‌شود لذا دوغاب تنها بخشی از چاه را پر می‌کند و تاپ آن در نیمه راه می‌ایستد اینک  $\Delta P$  ها را بالا می‌کشند و رشته لوله‌های پوششی که در سر خود یک کفشک کور دارد بدورن چاه می‌فرستند تا کفشک به ته چاه برسد.

برای جلوگیری از لهیده شدن لوله های پوششی بهتر است آن را مرتباً از بالا با گل حفاری پر نمود لوله های دوغاب سیمان را در چاه جابجا می کند و تاپ آن را تا سطح زمین می کشاند بدین ترتیب دوغاب سیمان دالان چاه را کاملاً پر میکند در اینجا باید به اندازه کافی صبر شود تا بندش کامل دوغاب فرا رسد و سنگ سیمان حاصل استحکام مورد نظر را پیدا کند پس از آن چاه برای ادامه حفاری یا تکمیل شدن آماده است .

از این روش در سیمانکاری چاههایی که تکمیل آنها بدون تیوپینگ صورت گرفته استفاده شده است به اسن ترتیب که دوغاب را از طریق یک تیوپینگ در داخل چاه نشانده اند و بعد رشته های دوتایی ، سه تایی ، چهارتایی تیوپینگ را در چاه فرو کرده تا در عمق مناسب قرار گیرند و دوغاب سیمان دور آنها را بپوشاند البته موقعیت این نوع سیمان کاری به آن دلیل که از زمان اختراع آن مدت زیادی نمی گذرد هنوز بدرستی ارزیابی نشده است لیکن از ۱۹ فقره کار که در این زمینه صورت گرفته است ۱۸ فقره موفقیت آمیز گزارش شده است . چنین می شود که استفاده از این روش در مواردی لازم است که *GMP* کم باشد یا در مواردی که دالانهای بین لوله ها بسیار تنگ هستند می تواند کمک مفیدی باشد به همین دلیل سیمانکاری پشت لوله های آستری را به این روش می توان بطور مؤثری انجام داد .

این تکنیک سیمانکاری چاه در مقایسه با تکنیکهای سنتی محاسن زیادی دارد که یکی اینست که چون قبل از راندن لوله های پوششی در چاه گل حفاری توسط دوغاب سیمان *DISPLACE* شده بنابراین دیگر در چاه گلی باقی نیم ماند و وقتی این لوله ها درون چاه فرستاده می شوند بطور کامل در دوغاب سیمان فرو می روند و سیمان همه گوشه ها وجوانب خارجی آنها را پر می کند و می پوشاند و به این ترتیب احتمالاً کانالیزه شدن سیمان توسط

گل حفاری که در روشهای سنتی وجود دارد به میزان قابل ملاحظه ای کاهش پیدا می کند دیگر اینکه عمر طولانی دوغاب سیمان این اجازه را می دهند که رشته لوله های جداری را برای مدت زیادتری بتوان بصورت متناوب بالا و پائین کدر تا اگر گلی در چاه بویژه در نقاط تماس لوله ها با سازند باقی مانده باشد از سازند جدا شده و با سیمان مخلوط گردد و به این ترتیب با ندینگ سیمان و سازند محکمتر می شود البته باید بخاطر داشته باشیم که آلوده شدن دوغاب سیمان به گلی که دارای برخی تیزهای آلی می باشد ممکن است باعث شود که زمان بندش دوغاب بیش از آنچه پیش بینی شده به عقب بیفتد و این مستلزم صبر زیادتر برای رسیدن به استحکام تراکمی مناسب برای سنگ سیمان جهت ادامه کار می باشد .

عیب این روش نیز نباید نا دیده گرفته شود . دوغابهای سیمان دور بند همان طور که از نامشان پیداست نسبت به دوغابهای معمولی زمان درازتری را برای بندش و استحکام دادن به سنگ خود لازم دارند و چنانچه قرار باشد در تمام طول این مدت دکل سر چاه نگهداشته شود البته مخارج حفاری افزایش پیدا می کنند لیکن اگر بتوان دکل حفاری را با یک دکل تعمیراتی تعویض کرد و بقیه کار را با آن انجام داد در مخارج به مقدار قابل ملاحظه ای کاهش پیدا می شود بهر حال اگر تعمیر چاه مستلزم پاره ای کارهای درمانی نظیر ( *block* *squeeting* ) و غیره باشد با استفاده از روش سیمانکاری با دوغابهای دیر بند در وقت و مخارج صرفه جویی بعمل می آید .

# فصل پنجم دو غاب های سبک وزن سپمان

## دوغاب های سبک وزن سیمان

### ۵-۱) خواص دوغاب های سبک وزن سیمان

دوغابهای سبک وزن سیمان به دوغابهایی گفته می شود که وزن آنها بین (  $90$  تا  $111\text{pcf}$  ) باشند بریا سیمانکاری مقاطعی از یک چاه نفت که متشکل از ارزندهای ضعیف و شکننده است باید دوغابهای سبکتری را بکار برد ساده ترین راه برای سبک کردن دوغابهای سیمان افزودن آب به آنهاست لیکن ساده ترین راه همیشه بهترین راه نیست افزودن آب به دوغاب و به دنبال آن ته نشینی مواد جامد معلق در دوغاب می گردد مضاف بر این مضرات ، آب زمان نیم بند شدن دوغاب را طولانی تر می کند و استحکام تراکمی سنگ آن را شدیداً کاهش می دهد .

### ۵-۲) روشهای سبک کردن دوغابهای سیمان

برای سبک کردن دوغابهای سیمان امروزه دو روش معمول است :

الف ) استفاده از ( *extender* ) ها

ب ) استفاده از افزودنیهای سبک در سیمان یا دوغاب آن می باشد .

( *extender* ) ها یا افزودنیهای آبخواه بموادى اطلاق می شود که برای خیس کردن

احتیاج به مقادیر قابل ملاحظه ای آب دارند اینگونه مواد چون به سیمان افزوده شوند (

*Water requirment* ) را بالا می برند یعنی برای تهیه دوغاب چنین سیمانی نیاز به



آب زیادتر است بدیهی است که مصرف آب بیشتر وزن دوغاب را پائین می آورد و آن را سبک می کند لیکن باید توجه داشته باشیم که این روش مشکلاتی را که قبلاً به آن اشاره نمودیم بوجود نمی آورد زیرا همه آن صرف خیس شدن *extender* ها می شود بعلاوه *extender* ها پس از خیس شدن و پخش گشتن در دوغاب سیمان خود ریسکازیتی دوغاب را بالا می برند و به این ترتیب مانع از ته نشینی شدن مواد جامد آن می گردند .

در روش دوم با استفاده از افزودنیهای سبک در سیمان وزن دوغاب آن را کاهش می دهند مؤثرترین ماده شیمیایی که تا کنون در این رابطه ساخته شده است *Gilsonite* می باشد کیلسونایت از لحاظ معدن شناسی یک هیدروکربور جامد متعلق به خانواده آسفالتهاست که در طبیعت بحالت آزاد یافت می شود برخلاف *extender* ها آب جذب نمی کنند و متورم نمی شوند کیلسونایت علاوه بر سبک کردن دوغابهای سیمان بعنوان *Bridging material* در جلوگیری و کنترل کم شدن دوغاب سیمان در سازنده ها هم مؤثر می باشد در موارد متعدد ینیز مخلوط گیلسونایت و یک *extender* توانسته است بسیار مؤثر تر و مقرون به صرفه تر از تک تک آنها عمل کند .

علاوه بر روشهای فوق برای کاهش وزن دوغابهای سیمان روشهای کم و بیش موفق دیگری وجود دارد مثلاً استفاده از یک هیدورکربور مایع مثل گازوئیل یا نفت سفید با *S.G* کمتر از یک و *emulsify* کردن آن در آبی که باید با سیمان مخلوط شود و دوغاب با بسازد موجب شده است که بتوان دوغاب هایی سبکتر از آنچه می شود با پنتونایت ساخت به وجود آورد لیکن از آنجا که تهیه و انتقال این گونه دوغابهای پایه نفتی مستلزم داشتن امکانات ویژه

ای می باشد از آنها در سطحی وسیع استفاده نمی شود . اخیراً نیز گاز نیتروژن را برای دمیدن در گل حفاری و سبک کردن آن تجربه کرده اند .

### ۳-۵) سیمانهای پنتونایتی ( شیرین )

پنتو نایت یکنوع خاک رس است به رنگ زرد روشن که بیش از ۸۵ درصد ساختمان آن را از کانی رسی بنام مونت مادیلونایت تشکیل شده است .

پنتو نایت در گلشناسی حفاری بعنوان جزء اصلی تشکیل دهنده گل حفاری و در سیمان کاری چاه نفت بعنوان یک افزودنی برای سیمان بکار می رود پنتو نایت گل حفاری یک پنتو نایت تقویت شده است یعنی پنتونایتی که در آن از یک پالیمر آلی استفاده شده تا بازدهی پنتو نایت زیاد است لیکن پنتو نیاتی که در چاه نفت بکار می رود باید پنتو نایت خالص بوده و آغشته به هیچ ماده خارجی نشده باشد بنابراین پنتو نایت گل حفاری و پنتو نایت چاه نفت را نباید بجای هم بکار برد .

#### ۱-۳-۵) محاسن و معایب پنتو نایت

محاسن : الف ) پنتو نایت دوغاب سیمان را سبک می کند و در عین حال ذرات سیمان وافزودنیهای سبک دیگر را در آن معلق نگه می دارد .

ب ) پنتونایت *Water loss* و *Water separation* دوغاب را کاهش می دهد .

ج ) پنتو نایت حجم دوغاب را افزایش می دهد و قیمت واحد آن را کم می کند .

معايب : الف ) پنتو نایت استحکام تراکمی سنگ سیمان را کاهش می دهد

ب) پنتو نایت نفوذ پذیری سنگ سیمان را افزایش می دهد و به این ترتیب مقاومت آن را در برابر صدمات ناشی از آن آبهای سولفاته کم می کند .

## ۴-۵) سیمانهای اصلاح شده

سیمان اصلاح شده به سیمانهایی گفته می شود که دارای ترکیب زیر باشند:

100gm سیمان پرتلند و 25 gm تا 8 پنتو نایت و 1 gm تا 0.5 یک ریتارد

در روش تکمیل دائم چاه این ریتارد می تراشد و اتولاس دوغاب سیمان را کاهش دهد .

برای ساختن سیمان های اصلاح شده توصیه می شود که از سیمانهای ریتارد شده

استفاده نکند زیرا همانطور که که قبلاً گفته شد این سیمانها در کارخانه آغشته به ریتاردهایی

می شوند که ممکن است به کلسیم لیگنوسالفونیت سازگاری نشان ندهند .

Maximum temp formation	Depth-fuel	PERCENT CALCIUM - ligno-sulfonete
Bellow 140	4000	0.5
140-180	4000-7000	0.6
180-220	7000-9800	0.7
220-250	9500-10500	0.7-0.8

جدول (۱ - ۵) HR-7 برای 12% (CREL CEMEN)

## ۵-۵) سیمانهای پنتونایتی شور

سیمانهای پنتونایتی شود که نخستین بار توسط شرکت گالف عرضه شدند به سیمانهای گفته می شود که دارای کامپوزیشن زیر باشند :

سیمان پرتلند 100gm - پنتونایت 12-35 gm

نمک (  $Na_2SO_4$  ،  $NaNO_3$  و ترجیحاً  $NaCl$  یا  $CaCl_2$  ) ... - 5gm تا

0.5 یک *dispersing agent* از جنس کلسیم لیگنوسالفونیت مثل HR-7

1.5-0.5 gm مقدار آب لازم برای ساختن دوغاب سیمانهای پنتونایتی شود بستگی به

کلاس سیمان و مقدار پنتونایت دارد . وقتی که با توجه به این دو عامل مقدار آب لازم را

تعیین کردید و دوغاب را ساختید وزن دوغاب باید بین 97 pef تا 90 شود .

## ۵-۶) پوزلنها و سیمانهای پوزلنی

پوزلن ها موادی هستند از جنس سیلیکا (  $SiO_2$  ) یا از جنس سیلیکا و آلومینا (  $Al_2O_3$  )

(  $SiO_2$  ) که به خود یخود سیمانی ندارند یا اگر هم داشته باشند اندک است لیکن اگر آنها را

خورد کنیم و بصورت ذرات بسیار ریز در آوریم در دمای محیط و در حضور رطوبت با کلسیم

هایدراکسید  $Ca(OH)$

ترکیب می شوند و ماده ای را بوجود می آورند که از خود خواص سیمانی نشان می دهد  
پوزلن ها نخستین بار در ایتالیا کشف شدند و اساساً دو نوعند : پوزلن های طبیعی و پوزلن  
های مصنوعی .

پوزلن های طبیعی که منبع آنها در سطح زمین یا نزدیک به آنست بصورت خاکسترهای  
آتشفشانی و خاک دو اتمی یافت می شوند . پوزلن های مصنوعی عمدتاً بصورت دوده از  
دودکش کوره های ذغال سنگ مثل کوره های نیروگاههای برق بیرون می آیند و به روشهای  
الکترواستاتیکی را سبب می گردند .

### ۱-۶-۵) پوزلن ها و اهداف استفاده از آنها

هدف از استفاده از پوزلن ها در دوغابهای سیمان عبارتند از :

- ۱- کاهش وزن دوغاب
- ۲- افزایش حجم دوغاب و کاهش قیمت واحد آن
- ۳- کاهش میزان استحکام سنگ سیمان
- ۴- افزایش مقاومت سنگ سیمان در برابر محلولهای خورنده

### ۷-۵) خاک دو اتمی

خاک دو اتمی ماده ایست که از بقایای سیلیسی جانداران تک سلولی بوجود آمده و منشاء  
رسوبی دارد . نوع کوبیده شده و بسیار نرم آن بعنوان *extender* های سیمان چاه نفت

بکار می رود و چون دانه هایش می توانند بسیار ریز شوند و سطح تماس زیادی ایجاد کنند لذا قدرت جذب آب بر روی سطوح آنها افزایش پیدا می کند به همین دلیل است که مخلوط کردن خاک دو اتمی با سیمان پرتلند مستلزم افزودن آب زیاد به دوغاب سیمان می باشد و این کار  $WCR$  دوغاب با افزایش می دهد یا به عبارت دیگر وزن دوغاب راکم و حجم آن را زیاد می کند .

## ۸-۵) استفاده از نیتروژن در سیمانکاری چاههای نفت

نیتروژن که تقریباً چهار پنجم هوا را تشکیل می دهد از نظر شیمیایی گازی است بی اثر و ورود آن به گل حفاری در عین حال که از لحاظ خوردگی مشکلی بوجود نمی آورد باعث کاهش وزن گل و افت فشار هیدرواستاتیکی ناشی از ستون آن بر سازندها نیز می شود به همین دلیل در سیمانکاری چاه نفت از آن برای سبک کردن گل استفاده می شود . اصول کار به این صورت است که حجم معینی از گاز نیتروژن را در حجم معینی از گل حفاری که قرار است جلوتر از دوغاب سیمان وارد چاه شوند می دمند تا گل سبک شود و فشاری که بر سازنده ها وارد می کند کاهش یابد .

# فصل نهم سیمانکاری نخستین

## سیمانکاری نخستین

### ۱-۶) سیمانکاری نخستین و خواص آن

از لحاظ فنی هر نوع چاهی ، اعم از نفت ، گاز ، آب ، بخار و غیره را باید پس از حفاری سیمانکاری نمود سیمانکاری چاه یک ضرورت است و دست کم شش فایده دارد :

۱-سیمان چون غلافی لوله های پوششی چاه را در بر می گیرد و آنها را با سازند پیوند میدهد.

۲-سیمان ، لوله های پوششی را از خورده شدن توسط آبهای زیر زمینی یا توسط الکترولیز با محیط اطراف محافظت می کند .

۳-سیمان ، لوله های پوششی را در مقابل ضربه های ناشی از حفاری سازندهای پائین تر محافظت می کند .

۴-سیمان مانع از مهاجرت سیالهای تحت الارضی از یک سازند به سازند دیگر می شود .به این ترتیب که جلو آلوده شدن هایدرو کربنهای ارزشمند را توسط آبهای معدنی زیر زمینی می گردد .

۵- سیمان با بندش سریع خود جلو فوران احتمالی مقاطع پرفشار چاه را می گیرد .

۶- سیمان کاری مقاطع ضعیف را شکننده چاه را پرکرده و آنها را مسدود می نماید .

مجموعه عملیاتی را که بیا سیمانکاری فضای حلقوی بین یک چاه و لوله های پوششی آن انجام می شود و مقاصد فوق را بر آورده می کند سیمانکاری نخستین می گویند طبق این



تعریف سیمانکاری پشت لوله هیا جداری سطحی ، میانی ، عمیق نیز سیمانکاری پشت لوله های آستری را باید جزء سیمانکاری های نخستین بحساب آورد به این ترتیب می توان دلایل سیمانکاری چاههای نفت یا گاز را در دو کلمه ممانعت و محافظت خلاصه نمود .

سیمانکاری نخستین بر حسب عمق چاه و شرایط دیواره آن ممکن است در یک یا دو یا سه مرحله انجام شود که در این صورت آن را به ترتیب سیمانکاری نخستین یک مرحله ای ، دو مرحله ای یا سه مرحله ای گویند .

در ایران بیشتر سیمانکاری چاه نفت و گاز در یک مرحله انجام می شود لیکن مواردی هم وجود داشته که در دو مرحله انجام می شود .

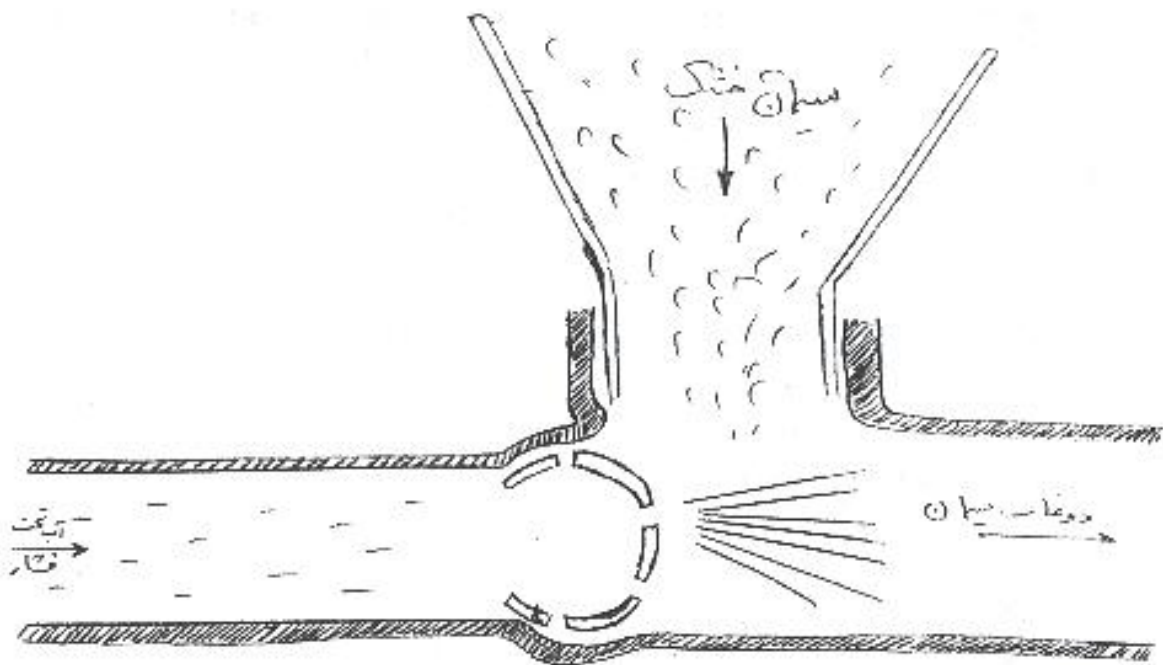
## ۲-۶) قلب سیمانکاری نخستین

*Bult cememing* به رشته عملیاتی گفته می شود که در آن سیمان چاه نفت و افزودنیهای شیمیایی لازم را در یک کارخانه مخصوص بنام *Bult plant* بصورت خشک با یکدیگر می آمیزند و محصول را بوسیله بارکشهای مخصوص به سر چاه حمل کرده و آن را در مخازن ویژه ای که از قبل توسط شرکتهای سیمانکاری به آنجا فرستاده شده است تخلیه و نگهداری می کنند تا در موقع مناسب آن را با آب ترکیب نموده و به کمک دوغاب حاصل دیواره چاه را سیمانکاری کنند .

### ۳-۶) مخلوط کن فواره ای

همانطوری که گفتیم ساختن دوغاب سیمان و تلمبه کردن آن در چاه وظیفه پمپ تراکهاست پمپ تراکها دوغاب سیمان را در جت میکسر خود می سازند و پس از انتقال آن به حوضچه مکش توسط پمپ های پر قدرت خویش آن را به درون چاه تلمبه می کنند .

تصویر بعد شکل یک مخلوط کن فواره ای را مصور می نماید:



شکل ۱-۶) شکل یک مخلوط کن فواره ای

اصول کار ساده و به این ترتیب است که سیمان خشک از طریق ها پر پمپ تراک که از ته در دهانه فوقانی میکس قفل می شود وارد کاسه آن شده و آبی که از سر فواره میکسر و با سرعت زیاد بیرون می زند مخلوط شده و دوغاب سیمان ساخته می شود .

## Cementing Head (۴-۶)

*cementing head* که آن را *plug cementing* نیز می گویند وسیله ای است که روی آخرین شاخه از لوله های جداری کالر آن کمی بالاتر از سطح سکوی حفاری قرار دارد پیچیده می شود *cementing head* از طریق یک مینی فولد به پمپ تراک و دیگ پمپ ارتباط پیدا می کند بنابراین می تواند درموقع مناسب دوغاب سیمان ای گل حفاری ار از آن ها دریافت کرده و آن را به داخل لوله های جداری هدایت کند و به این ترتیب سیمانکاری چاه را بصورتی پیوسته و بدون توقف ممکن سازد . مضاف بر اینکه *cementing head* وظیفه نگهداری پلاکها ورها کردن به موقع آنها را در حین عملیات نیز بعهده دارد . بعضی از *cementing head* ها جای یک پلاگ و برخی دگر جای چند پلاگ رادر خود دارند .

## (۵-۶) زیور آلات لوله های جداری

*casing Equipment* که آن را اصطلاحاً *casing jewelry* یا زیور آلات لوله های جدای نیز می نامند به مجموعه دستگاهها و وسایلی گفته می شود که روی رشته لوله های جداری سوار می شود و هر کدام از آنها وظایف ویژه و منحصر به فردی را انجام می دهند .

انتخاب صحیح و کارگذاری بجا و صحیح این دستگاهها و وسایل روی لوله های جداری نقش مهمی در موفقیت سیمانکاری چاه خواهد داشت این دستگاهها در طراحی ها و اندازه هیا

مختلفی توسط شرکت‌های سیمانکاری یا شرکت‌های سازنده ابزارها و وسایل حفاری ساخته می‌شود.

### ۱-۵-۶) کفشک

کفشک وسیله‌ای است که در سر اولین شاخه لوله جداری پیچیده می‌شود و قبل از همه وارد چاه می‌گردد و وظیفه آن عمدتاً هدایت رشته لوله‌های جداری در چاه است دماغه سینی شکل کفشک که معمولاً از جنس آلومینیم یا کانکریت و یا پلاستیک فشرده است و به سادگی قابل حفاری شدن می‌باشد باعث می‌شود که کفشک و به دنبال آن لوله‌های جداری موانع و برجستگی‌های داخل چاه را به راحتی پشت سر گذاشته و پائین روند. معمولاً محل اتصال کفشکها را با اولین شاخه لوله جداری آغشته به چسب آهن می‌کنند تا اتصالات آنها کاملاً محکم شود کفشکها عمدتاً به چهار دسته تقسیم می‌شوند که عبارتند از:

#### ۱- کفشک‌های راهنما *Guide shoe*

وظیفه این کفشکها منحصراً هدایت لوله‌های جداری در چاههاست.

#### ۲- کفشک‌های شناور *fiout shoe*

این کفشکها علاوه بر هدایت لوله‌های جداری در دل خود یک شیر شناور نیز دارند که کار شیر یکطرفه کردن می‌باشد و مانع از حرکت سیال از پائین به بالا می‌شود که خود به دو نوع ممکن است وجود داشته باشد (الف) شیر شناور گلوله‌ای (ب) شیر شناور دستکی

#### ۳- کفشک‌های خود کار *Automatic or self fill-up shoe*

#### ۴- کفشک‌های دیفرانسیلی *Differantial fill-up shoe*

## ۲-۵-۶) کالر

کالرها از نظر ساختمانی و طرز عمل کاملاً شبیه کفشکها هستند و تنها در شکل ظاهر با آنها تفاوت دارند کفشکها و کالرها از نقطه نظر کاربرد نیز با یکدیگر تفاوت دارند . کفشکها همیشه در لوله های جداری و عمدتاً برای هدایت آنها به داخل چاه بکار می برند در حالی که کالرها را بسته به نوعشان در نقاط مختلف رشته لوله های جداری نصب می کنند هدف از استفاده از کالرها را بطور عمده می توان متوقف ساختن وایبرپلاتها دانست .چنین کالری معمولاً یکی دو جونیت بالاتر از کفشک نصب می شوند کالرها نیز مانند کفشکها چهار نوع هستند .

الف ) کالرهای شناور                      ب) کالرهای خودکار

ج) کالرهای دیفرانسیلی                      د) کالرهای چند مرحله ای

## ۳-۵-۶) پرگار یا سنترالایزر

وسیله ای است که روی لوله های جداری بسته می شود و همانطور که از نامش پیداست لوله را در چاه سنرالایزر می کند ( یعنی آنها را در مرکز چاه نگه می دارد و یا به عبارت دیگر محور لوله ها را با محور منطبق می کند ) و به این ترتیب به دوغاب سیمان امکان می دهد که دالان چاه را به طور یکسان پر نموده و غلافی از سنگ سیمان به دور لوله ها به وجود آورد که در هر سو دارای ضخامتی ثابت باشد .

سنترالایزر علاوه بر مستقر کردن لوله در مرکز چاه فواید دیگری نیز دارد.

۱- لوله های جداری را از *key seat* های درون چاه دور نکهدارید

۲- می توانند تا حدودی اندود گل روی دیواره چاه را پاک کند .

۳- فشار هیدرولاستاتیک داخل دالان چاه را در جهات مختلف لوله ها متعادل نموده و به این ترتیب مانع از بروز پدیده *differential pressur sticking* می شوند .

#### ۴-۵-۶) خراشنده

خراشنده وسیله ای است مکانیکی که برای تراشیدن و پاک کردن اندود گل حفاری از روی دیواره چاه قبل از عملیات سیمانکاری و در اثناء آن بکار می رود همان طور که گفتیم دیواره چاه وقتی از اندود گل پاک شود می تواند پیوند بهتر و محکمتری با سیمان ایجاد کند و این امر از نظر سیمانکاری حائز اهمیت بسیار است برای زدودن اندود گل حفاری از روی دیواره چاه روشهای متعددی بکار رفته است ابتدایی ترین آن روش استفاده از آب قبل از تزریق دوغاب است ولی طبق آزمایشات به عمل آمده چنین نتیجه می شود که آب به تنهایی هرگز نتوانسته است همه اندود گل از روی دیواره چاه را پاک کند و حتی در بسیاری از موارد ضخامت اندود گل اصلاً تغییر محسوسی نکرده است بنابر این شستشوی چاه با آب قبل از سیمانکاری نمی تواند ضامن ایجاد یک پیوند خوب و متحک بین سنگ سیمان و سازند باشد .

#### ۵-۵-۶) Stop caller

وسيله ای است بسیار ساده که وقتی روی لوله های جداری نصب می شود جلوی حرکت عمودی خراشنده ها را می گیرد و دارای ویژگیهای زیر است :

- نصب آن ها روی لوله های جداری ساده تر است ، وقت کمتری میگیرد و نسبت به انواعی که نیاز به جوشکاری دارند با صرفه تر است .
- به لوله های جداری صدمه ای وارد نمی کند .

- لوله های جداری چه تر باشد و چه خشک این استاپ کالرها به لحاظ آنکه ملبس به چندین زبره چهار راهه یا *4 Way - bite* هستند روی آنها چسب شده اند و وظیفه خود را انجام می دهند .

### Wiper plugs ( ۶-۵-۶

وایپرپلاگها ابزاری هستند معمولاً از جنس لاستیک که ممکن است قطعات چدنی ، آلومینیومی و یا پلاستیکی در آنها بکار رفته باشد ، وایپرپلاگها را عمدتاً برای پاک کردن جداره داخلی لوله های پوششی چاه و نیز جدا نگهداشتن دوغاب سیمان از سیالی که آن را جابجا می کند ( مثلاً آب یا گل حفاری بکار می برند ) لیکن برخی از انواع پلاگها نیز وظایف دیگری از قبیل بستن یا باز کردن بعضی از انواع مجراها را انجام می دهند رایج ترین وایپرپلاگهایی که در سیمانکاری چاه نفت مورد استفاده قرار می گیرند وایپرپلاگهای پنج لاله ای است که در سیمانکاری های نخستین یک مرحله ای بکار می روند .

### ۶-۶) شستشوی چاه قبل از سیمانکاری

قبل از آنکه دوغاب سیمان توسط پمپ تراک ها ساخته و در چاه زده شود باید سطح داخلی و خارجی لوله های جداری و نیز دیواره چاه از گل و اندود آن کاملاً تمیز گردد زیرا گل دشمن دوغاب سیمان است و اگر آن را که آلوده سازد نه تنها زمان بندشش را بسیار زیاد می کند و حتی بی نهایت می کند بلکه روی استحکام تراکمی سنگ آن نیز اثر گذاشته و چه بسیار آن را تا حد صفر کاهش دهد و مضاف بر این دوغاب آلوده و سیمان دیگر قادر نیست پیوندی

محکم و استوار با سازند ها و لوله های جداری برقرار نماید و به این ترتیب هدفی که از سیمانکاری آن مورد نظر است بر آورده نمی شود شستشوی چاه بطور کلی بوسیله سه مایع صورت می گیرد .

۱- محلولهای رقیق *Tinner Solutions*

۲- دوغابهای رفتگر *Scavenger Slurries*

۳- محلولهای بسیار گرانبه *High Viscosity Solutions*

## ۶-۷) سیمانکاری یک مرحله ای

پس از آنکه حفاری چاه به عمق مورد نظر یعنی  *casing point* رسید و اقدامات ضروری و لازم طبق پالیسی و نظر اپراتور انجام گرفت لوله های جداری را به داخل چاه می فرستند و کفشک را *off-bottom* نگه می دارند بعضی از اپراتور ها مایلند در این مرحله از کار برای اطمینان خاطر از خوب عمل کردن *float valve* داخل کفشک و یا کالر گل را تا مدتی در چاه گردش دهند برای این منظور باید *head cementing* را به درون پلاگهایش روی آخرین شاخه از لوله های جداری که اینک کالر آن را به ریگ پمپ مربوط می کند گل حفاری را در چاه گردش داد.

چنانچه اپراتور علاقمند به *preflush* کردن چاه نیز باشند مایع شستشو را به کمک پمپ تراک یا ریگ پمپ در چاه تلمبه می کند و آن را به گردش در می آورد.

پلاگهای پایین و بالابه ترتیب را در *cementing head* قرار می دهند تا هر یک بر روی

ضمن خویش قرار گیرد همه شیرها بسته است دوغاب سیمان در وزن و حجم معین توسط



پمپ تراک ها ساخته می شود شیرهای ۵ و ۴ و ۲ را باز نموده و دواب را به پشت پلاگ پائین تلمبه می کنند. مقارن همین لحظه یا کمی زودتر از آن ضامن پلاگ پائین را به عقب می کشند تا پلاگ آزاد شده و با فشار دوغاب سیمان پشت سر خود وارد لوله ها گردد پس از آن پمپ تراکها همه دوغاب سیمان را ساخته و به داخل لوله ها تلمبه می کنند .

شیر شماره ۲ را بسته شیر شماره ۳ را باز می کنند تا از طریق آن بتوانند گل حفاری را پشت پلاگ بالا تلمبه نمایند با عقب کشیدن پلاگ بالا و تلمبه کردن گل حفاری پشت آن ، این پلاگ نیز رها می شود و به دنبال دوغاب سیمان وارد لوله های جداری می گردند . از این لحظه *Displacement* دوغاب سیمان توسط گل حفاری شروع شده و دوغاب در حالی که محصور بین دو پلاگ است تا فشار گل پشت سر خود پایین می رود تا زمانی که پلاگ پائین به کالر برسد و با نشستن بر جایگاه خویش از حرکت باز ایستد در این لحظه چون دیگ پمپ همچنان مشغول کار است اختلاف فشاری در طرفین دیافراگم پلاگ پائین بوجود می آید و به سرعت افزایش پیدا می کند چون این اختلاف فشار از حد تحمل دیافراگم تجاوز کند دیافراگم پاره می شود و دوغاب سیمان فرست می یابد که از طریق کانال داخلی این پلاگ و روزنه به کفشک برسد و از طریق روزنه یک طرفه کفشک به دالان چاه راه پیدا می کند .

سیمانکاری یک مرحله ای در موارد زیر قابل استفاده است .

۱- برای جلوگیری از *wash out* دکل

۲- برای نصب شدن *Flow Nipple* و *Bell Nipple* روی آن از ویژگیهای این

سیمان کاری می توان موارد زیر را نام برد .

- قطر خارجی لوله های جداری در کار بین ۲۰ اینچ تا ۳۰ اینچ می باشد .

-نوع سیمان مصرفی معمولاً خالص و تند شده است و بدون پلاگ با *spacer* انجام می شود

## ۸-۶) سیمانکاری دو مرحله ای

اگر چه سیمانکاری بیشتر چاههای نفت و گاز در ایران به روش سنتی ( تک مرحله ای ) انجام می شود اما از آنجا که چاه نفت لخت گاهی محدودیت هایی ویژه را پیش پای اپراتور می گذارد که سیمانکاری چاه را در دو مرحله یا بیشتر طراحی و اجرا کرد .

سیمانکاری دو مرحله ای تکنیک خاصی است در سیمانکاری چاههای نفت که طی آن دالان چاه در دو نوبت سیمانکاری می شود در نوبت اول قسمت پائین دالان و در قسمت دوم قسمت بالای آن ازدوغاب سیمان پر می گردد این روش سیمانکاری را می توان در موارد زیر بکار برد:

سیمانکاری جداری سطحی

سیمانکاری جداری تولید

سیمانکار جداری میانی

## ۹-۶) سیمانکاری سه مرحله ای

سیمانکاری سه مرحله ای در اصول با سیمانکاری دو مرحله ای یکی است حتی در نوع مکانیزم نیز شبیه آنست و تنها در تعداد *DV. Caller* و پلاگها و نوع آنها با هم تفاوت می کنند در سیمانکاری سه مرحله ای از دو *DV. Caller* استفاده می شود . این *DV.Caller* که به فاصله معین از هم در روی رشته لوله های جداری نصب می شوند اگر چه از نظر ظاهر مثل هم هستند لیکن ساختمان داخلی آنها اندکی با هم تفاوت دارد نشستگاههای پلاگها یا بمبها در *DV.Caller* پائینی اندکی تنگ تر از نشستگاههای بالایی است . چون *OD* خود

پلاگها و بمبهای DV.Caller پایینی از OD پلاگها و بمب های بالایی کمتر است لذا  
پلاگها و بمبهای DV.Caller پائینی می توان به راحتی از درون DV.Caller بالایی  
بگذرد .

## منابع

۱- اصول برنامه ریزی و عملیات سیمانکاری چاه نفت

از مهندس بیژن اسدی

۲- مهندسی حفاری

از دکتر مرتضی امانلو

۳- هندبوک مهندسی سیمان

از مهندس منوچهر بکائیان

۴- سایت اینترنتی [www.fls.org](http://www.fls.org)

۵- جناب اقلی حاجی زاده

۶- مجموعه مقررات حفاری (فصل دوازدهم).

۷- سایت اینترنتی [www.irannano.org](http://www.irannano.org)

8-Short, J.A.'Drilling and Casing Operations, Penwell

Textbook, 1982.

9-Adam T. Bourgoyne Jr. 'Applied Drilling Engineering' second edition society of petroleum Richardson TX , 1991.

10-H.Rabia, graham & troman 'Oilwell Drilling Engineering principles and practice'first publish 1991.

11-B.W.Swsanson 'Application of Noval Technologies in the Design and Engineering of Synthetic-Based Mud Used to Drill and Complete Horizontal, High-Temperature/High- Pressure Wells in the Central North Sea, Marnock field Society of petroleum Engineering (IADC/SPE), paper number 59187, 2000.

12-D. J. Power, SPE and C. Hight, Baroid, a Halliburton Company, DWeisinger 'Drilling Practices and Sweep Selection for Efficient Hole Cleaning in Deviated Wellbores, IADC/SPE 62794 ,2000.

۹۴

