

بِسْمِ اللَّهِ الرَّحْمَنِ الرَّحِيمِ

حقوق مالکیت معنوی:

با عنایت به اینکه رساله دانش آموختگی حاضر تحت حمایت مادی و معنوی واحد پژوهش و فناوری شرکت نفت فلات قاره ایران و براساس قرارداد منعقده با استاد راهنمای مربوطه انجام پذیرفته است ، کلیه حقوق آن متعلق به شرکت نفت فلات قاره ایران می باشد و هرگونه بهره برداری و یا استفاده از این تحقیق بدون کسب اجازه از واحد پژوهش و توسعه ممنوع می باشد.



دانشگاه صنعتی شاہرود

دانشکده علوم زمین

پایان نامه کارشناسی ارشد تکتونیک

تحلیل شکستگی های مخزن با استفاده از لآگ های تصویری در یکی از میادین هیدروکربوری
جنوب ایران

نگارنده: سیما رستمی

اساتید راهنما

دکتر پرویز امیدی

دکتر معصومه کردی

استاد مشاور

مهندس حمید مسلمان نژاد

۱۳۹۵ بهمن

شماره: ۱۳۷۱۴
تاریخ: ۹۸/۱۲/۹

ویرایش:

با اسمه تعالیٰ



مدیریت تحصیلات تکمیلی

فرم شماره ۷: صورتجلسه نهایی دفاع از پایان نامه دوره کارشناسی ارشد

با تأییدات خداوند متعال و با استعانت از حضرت ولی عصر (عج) ارزیابی جلسه دفاع از پایان نامه کارشناسی ارشد خانم سیما رستمی به شماره دانشجویی ۹۳۰۸۱۹۴، رشته زمین شناسی گرایش تکتونیک تحت عنوان تحلیل شکستگی های مخزن با استفاده از لاگ های تصویری در یکی از میادین هیدروکربوری جنوب ایران که در تاریخ ۱۳۹۵/۱۱/۱۷ با حضور هیأت محترم داوران در دانشگاه صنعتی شهرورد برگزار گردید به شرح ذیل اعلام می گردد:

<input type="checkbox"/> مردود	<input type="checkbox"/> دفاع مجدد	<input checked="" type="checkbox"/> قبول (با درجه: <u>عالی</u> امتیاز ۱۹/۱)
		<input type="checkbox"/> نوع تحقیق: نظری <input type="checkbox"/> عملی
(۱۸ - ۱۸/۹۹) سپیار خوب	(۱۹ - ۲۰) عالی	
(۱۴ - ۱۵/۹۹) قابل قبول	(۱۶ - ۱۷/۹۹) خوب	
		۵- نمره کمتر از ۱۴ غیر قابل قبول

عضو هیأت داوران	نام و نام خانوادگی	مرتبه علمی	امضاء
۱- استادرهنماei اول	دکتر پرویز امیدی	استادیار	
۲- استادرهنماei دوم	دکتر معصومه کردی	استادیار	
۳- استاد مشاور	مهندس حمید مسلمان نژاد		
۴- نماینده شورای تحصیلات تکمیلی	دکتر علی اکبر مومنی	استادیار	
۵- استاد ممتحن اول	دکتر رمضان رمضانی اومالی	دانشیار	
۶- استاد ممتحن دوم	دکتر محسن خادمی	استادیار	

نام و نام خانوادگی و رئیس دانشکده: دکتر امیر

تاریخ و امضاء و مهر دانشکده: ۱۳۹۵/۱۲/۲۰



تعدیم به
مروارید هر چنان

آنان که وجودم برایشان همه رنج بود و وجودشان برایم همه هر
تو اشان رفت تا به توانایی رسم و موهاشان سیدگشت تارویم سید چاند
آنان که فروع هنگاهشان، کرمی کلامشان و روشنی رویشان، سریاوهای
حاودان زندگی من است
دربار وجودگرامی شان، زانوی ادب پر زین می زنم و با قلبی مملواز
عشق، محبت و حضوع
بردست هایشان بوسه منزخم.
سر وجودشان، همیشه سرسپر و استوار باد...

الی! دانایی ده که از راه نیستم، و مینایی ده که در چاه نیستم...

خدای طاعت را بر ما الهم کن و از نافریانت را دور کن و آسان کن بر راه رسیدن بدانچه آزو مندیم، خدای ما را بر راه های رسیدن به درگاه است توفیق ده، خدای اشیرین دوستیت را به باپچشان و بجهود کوشش را در راه خودت و بهتران را در طاعت خودت قرار ده.

سکنر و پاس از استاد دانشمند و پرمایه ام جناب آقای دکتر پرویز امیدی که از محضر پر فیض تدریشان، برهه های بوده ام. صیغه از ترین پاسخ را به ایشان تقدیم میکنم که یاریم کردند در مسیری قدم بگذارم که مطلوبم بود. و بی شک بدون راهنمایی هایشان انجام این پژوهش محدود نبود. با این فراوان از مساعدت های سرکار خانم دکتر مخصوصه کردی استاد راهنمایی دوم بنده در این پژوهش که بار راهنمایی های موثر خود را سکنر مسیر پیش رو بودند. همچنین تقدیر از جناب آقای مهندس حمید مسلمان نژاد مشاور صنعتی ای جناب دشکرت نفت فلات قاره ایران بد لیل یاری های راهنمایی های بی چشم اشت ایشان که بسیاری از سختی های را برایم آسان تر نمودند، تقدیر و درود فراوان خدمت جناب آقای دکتر علی اکبر مومنی که در مسیر انجام این پژوهش بهواره از یاری ایشان برهه های بودم. همچنین پاس فراوان خود را به جناب آقای مهندس امیر احمدی برای رئیسندو های مفیدشان تقدیم می نایم.

از استادید و اور محترم جناب آقای دکتر خادمی و جناب آقای دکتر رمضانی به پاس نکات مفیدشان سکنر می نایم.

پاس از کلید کارکنان دانشکده علوم زمین بد لیل بحکاری همیگانی ایشان

این تحقیق با بحکاری شرکت نفت فلات قاره ایران انجام شده است ضروری است از کارمندان محترم بخشن های پترو فنریک، پژوهش و فناوری و زمین شناسی کمال سکنر و قدردانی به عمل آید.

قدرتانی مینایم از خانواده ای عزیزم که با قلبی آنکه از عشق و معرفت بهواره محیطی سرشار از سلامت و امنیت و آرامش و آسایش

برای من فرام آورده اند...

همچنین سکنرمی نایم از دوستان عزیزم خانم ها واحدی و فتحی و آقای فرحدل به پاس همی و دوستی بهواره ایشان...

تعهد نامه

اینجانب سیما رستمی دانشجوی دوره کارشناسی ارشد رشته زمین‌شناسی - تکتونیک دانشکده علوم زمین دانشگاه صنعتی شاهروود نوبسنده پایان‌نامه "تحلیل شکستگی‌های مخزن با استفاده از لاگ‌های تصویری در یکی از میدان‌های هیدرولیک‌پروری جنوب ایران" تحت راهنمایی دکتر پرویز امیدی و دکتر مصوصه کردی متوجه می‌شوم.

- تحقیقات در این پایان نامه توسط اینجانب انجام شده است و از صحت و اصالت برخوردار است.
- در استفاده از نتایج پژوهش‌های محققان دیگر به مرجع مورد استفاده استناد شده است.
- مطلوب مندرج در پایان نامه تاکنون توسط خود یا فرد دیگری برای دریافت هیچ نوع مدرک یا امتیازی در هیچ جا ارائه نشده است.
- کلیه حقوق معنوی این اثر متعلق به دانشگاه صنعتی شاهروود می‌باشد و مقالات مستخرج با نام «دانشگاه صنعتی شاهروود» و یا «Shahrood University of Technology» به چاپ خواهد رسید.
- حقوق معنوی تمام افرادی که در به دست آمدن نتایج اصلی پایان نامه تأثیرگذار بوده اند در مقالات مستخرج از پایان نامه رعایت می‌گردد.
- در کلیه مراحل انجام این پایان نامه، در مواردی که از موجود زنده (یا باقیت‌های آنها) استفاده شده است ضوابط و اصول اخلاقی رعایت شده است.
- در کلیه مراحل انجام این پایان نامه، در مواردی که حوزه اطلاعات شخصی افراد دسترسی یافته یا استفاده شده است اصل رازداری، ضوابط و اصول اخلاق انسانی رعایت شده است.

تاریخ
امضای دانشجو
۱۱ بهمن ۱۴۰۰

مالکیت نتایج و حق نشر

- کلیه حقوق معنوی این اثر و مخصوصات آن (مقالات مستخرج، کتاب، برنامه‌های رایانه‌ای، نرم-افزارها و تجهیزات ساخته شده است) متعلق به دانشگاه صنعتی شاهروود می‌باشد. این مطلب باید به نحو مقتضی در تولیدات علمی مربوطه ذکر شود.
- استفاده از اطلاعات و نتایج موجود در پایان‌نامه بدون ذکر مرجع محظوظ نمی‌باشد.

چکیده:

این میدان در تنگه‌ی هرمز و در خاور خلیج فارس قرار دارد. این میدان با یکی از کشورهای حوضه‌ی خلیج فارس مشترک است. ساختار میدان مورد مطالعه به شکل یک تاقدیس بزرگ با روند شمالی_جنوبی، با طول تقریبی ۲۴ کیلومتر و پهنه‌ی تقریبی ۱۲ کیلومتر می‌باشد. با استفاده از نمودارهای تصویری FMI در چاههای شماره‌ی ۱ و ۲ و ۳ و ۴ شکستگی‌های موجود در ساختار میدان شناسایی و مورد تحلیل قرار گرفته‌اند. بررسی نقشه‌های ساختمانی زیرسطحی میدان و همچنین مدل‌سازی سه‌بعدی میدان و نیز بررسی لاغ‌های خطی، به تحلیل شکستگی‌ها در این میدان کمک کرده است. ساخت تصاویر و شناسایی آن‌ها با استفاده از نرم‌افزار Geolog صورت گرفته است و تحلیل‌های استریو گرافیک با استفاده از نرم‌افزارهایی مانند Dips و انجام شده است و همچنین مدل‌سازی سه‌بعدی میدان با استفاده از داده‌های Arc GIS ارتفاعی میدان که از روی نقشه‌های ساختمانی زیرسطحی تعدادی شکستگی عمیق را در منطقه‌ی لولا نشان انجام پذیرفته است. بررسی نقشه‌های ساختمانی زیرسطحی شکستگی در منطقه‌ی لولا نشان می‌دهند که وجود آن‌ها را می‌توان به زمان چین‌خوردگی و شکستگی‌های مرتبط با چین‌خوردگی مربوط دانست.

درنهایت با بررسی‌های انجام شده در چاه ۱ تعداد ۲۹۹ عدد شکستگی در دو دسته‌ی اصلی با موقعیت میانگین N3E,22NW و N27W,63NE ، در چاه ۲ تعداد ۲۷۰ عدد شکستگی در ۴ دسته کلی با موقعیت‌های میانگین N41W,58NE و N37W,21NE و N49W,24SW و N42W,66SW شکستگی در دو دسته با هندسه‌ی میانگین N62W, 52NE N46W,18SW و در چاه ۴، تعداد ۴۵۰ عدد شکستگی در ۳ دسته‌ی غالب N40E,24N و N51W,50SW و N49W,45NE شناسایی شدند. و همچنین در چاه ۱ تعداد ۳ گسل احتمالی با موقعیت‌های N75E,77SE و N42W,59SW و N46W,57SW شناسایی شده‌اند. در این مطالعه با شناسایی گسیختگی‌های دیواره چاه و شکستگی‌های حاصل از عملیات حفاری میدان تنش محلی نیز بررسی شده است که بر طبق آن‌ها سوی میدان تنش شمال خاور_جنوب باختر می‌باشد. با استفاده از نقشه‌های زیرسطحی تاقدیس مورد مطالعه ابتدا نقشه‌های همشیب و هم خمث به جهت یافتن

توزیع شیب و انحنا در میدان رسم شد و در نهایت یک مدل سه بعدی ساخته شد که در این مدل ساختار میدان و بیشترین خمچ و بیشترین شیب روی ساختار مشخص است.

واژه‌های کلیدی: میدان - شکستگی - لاغ تصویری - تاقدیس - تنش - FMI

لیست مقالات مستخرج از پایان نامه:

- شناخت شکستگی های مخزن در یکی از میادین نفتی جنوب ایران با توجه به لاغ های تصویرگر، دومین کنفرانس ملی ژئومکانیک نفت ایران، شرکت ملی نفت مدیریت اکتشاف، تهران، بهمن ۱۳۹۵

فهرست مطالب

صفحه	
۱	فصل اول: مقدمه
۵	۱- میدان نفتی مورد مطالعه
۶	۲- تعریف مسئله و اهداف تحقیق
۸	۳- تاریخچه‌ی مطالعات پیشین
۹	فصل دوم: زمین‌شناسی
۱۰	۱- زمین‌ساخت و روند تکاملی زاگرس
۱۳	۲- چینه‌شناسی منطقه
۱۴	۲-۱- سازند کژدمی
۲۴	۲-۲- سازند آهکی سروک
۱۴	۲-۳- سازند آهکی مدوود
۱۵	۴- سازند شیلی احمدی
۲۵	۵- سازند لافان
۱۶	۶- سازند ایلام
۱۶	۷- زمین‌شناسی ساختمانی
۲۱	فصل سوم: شکستگی
۲۲	۱- شکستگی‌ها
۲۳	۲- سیستم شکستگی وابسته به چین خوردنگی
۲۵	۳- سیستم شکستگی‌های وابسته به گسل خوردنگی
۲۶	۴- انواع روش‌های مطالعه‌ی شکستگی‌ها
۲۶	۵- اهمیت شکستگی‌ها از دیدگاه زمین‌شناسی نفت
۲۷	۶- مبانی چاهنگاری تصویری
۲۹	۷-۱- اصول کار در تهییه تصاویر FMI
۳۲	۷-۲- مراحل ساخت تصویر
۳۴	۷-۳- شکستگی‌های زیرسطحی
۳۴	۸-۱- شکستگی‌های طبیعی

۳۷.....	۴-۴- شکستگی های القایی
۴۰.....	۵- لایه بندی
۴۱.....	فصل چهارم: میدان مورد مطالعه
۴۵.....	۱- چاه شماره‌ی ۱
۴۹.....	۲- چاه
۵۳	۳- چاه شماره‌ی ۳
۵۶.....	۴- چاه شماره‌ی ۴
۶۱.....	۴-۵- بررسی توزیع خمش و کرنش در سطح چین خورده
۶۷.....	فصل پنجم: تنش
۷۲.....	۱-۵- گسیختگی دیواره چاه و اثر آن بر روی نمودار الکتریکی FMI
۷۳.....	۲-۵- شکستگی های حاصل از عملیات حفاری
۷۴.....	۳-۵- تنش در چاه ۴
۷۶.....	۴-۵- تنش در چاه ۳
۷۸.....	۵-۵- تنش در چاه ۲
۸۱.....	فصل ششم: بحث و نتیجه‌گیری
۸۵	۱-۶- بررسی نقشه‌های توزیع تنش و کرنش
۸۷	۲-۶- مطالعه‌ی مستقیم (شناسایی شکستگی‌ها در روی لاغ‌های تصویری)
۹۲	۳-۶- مدل‌سازی سه‌بعدی
۹۷	پیوست‌ها
۱۰۵.....	منابع

فهرست اشکال

..... شکل ۱-۱- موقعیت جغرافیایی میدان مورد مطالعه	۵
..... شکل ۲-۱- سکوی نفتی میدان مورد مطالعه	۶
..... شکل ۲-۲- برش شماتیک نشان‌دهنده تکوین ساختاری زاگرس	۱۲
..... شکل ۲-۳- برشی از جدول چینه‌شناسی زاگرس	۱۵
..... شکل ۲-۴- نقشه‌ی ساختمانی زیرسطحی سر سازند ایلام و موقعیت چاه‌ها	۱۷
..... شکل ۴-۲- خطواره پیشانی راندگی عمان و موقعیت آن نسبت به تنگه‌ی هرمز و میدان	۱۸
..... شکل ۳-۱- شکستگی برشی و شکستگی کششی	۲۳
..... شکل ۳-۲- توسعه‌ی انواع مختلف شکستگی‌ها در ارتباط با چین‌خوردگی	۲۴
..... شکل ۳-۳- موقعیت شکستگی‌های برشی نسبت به گسل اصلی	۲۵
..... شکل ۴-۳- نمونه‌ای از تصاویر FMI	۲۸
..... شکل ۵-۳- ابزار FMI	۲۹
..... شکل ۶-۳- تصویر استوانه‌ای از دیواره چاه	۳۰
..... شکل ۷-۳- مثالی از به دست آوردن شبیب و جهت شبیب در استوانه‌ی چاه	۳۱
..... شکل ۸-۳- مراحل ورود دیتا و تصحیحات در نرم‌افزار	۳۳
..... شکل ۹-۳- نمونه‌ای از شکستگی‌های باز در لاگ FMI	۳۵
..... شکل ۱۰-۳- نمونه‌ای از شکستگی‌های بسته در لاگ FMI	۳۶
..... شکل ۱۱-۳- الف - جهات تنش واردہ بر دیواره چاه	۳۷
..... شکل ۱۲-۳- نمونه‌ای از گسیختگی مشاهده شده در چاه	۳۸
..... شکل ۱۳-۳- نمونه‌ای از شکستگی کششی مشاهده شده در چاه	۳۹
..... شکل ۱۴-۳- نمونه‌ای از سطوح لایه‌بندی در لاگ FMI	۴۰
..... شکل ۱۴-۱- نقشه‌ی همتراز ساختاری سر سازند داریان میدان مورد مطالعه	۴۳
..... شکل ۱۴-۲- نقشه‌ی همتراز ساختمانی سرسازند میشریف میدان	۴۴
..... شکل ۱۴-۳- نمودارهای موقعیت لایه‌بندی در چاه ۱ میدان	۴۶
..... شکل ۱۴-۴- نمودارهای موقعیت صفحات شکستگی در چاه ۱	۴۷
..... کل ۴-۵- نمونه‌ای از گسل‌های احتمالی شناسایی شده در لاگ تصویری چاه ۱	۴۸

۴۹	شکل ۶-۴-الف- تصویر سیکلوگرافیک صفحات گسل‌های احتمالی
۵۰	شکل ۷-۴- نمونه‌ای از سطوح لایه‌بندی در چاه ۲
۵۱	شکل ۸-۴- موقعیت لایه بندی در چاه ۲
۵۲	شکل ۹-۴- موقعیت صفحات شکستگی در چاه ۲
۵۳	شکل ۱۰-۴- نمونه‌ای از شکستگی‌های کششی و برشی
۵۴	شکل ۱۱-۴- نمودارهای موقعیت شکستگی‌های برشی در چاه ۲
۵۵	شکل ۱۲-۴- نمودارهای موقعیت شکستگی‌های کششی در چاه ۲
۵۶	شکل ۱۳-۴- نمودارهای موقعیت لایه‌بندی در چاه ۳ میدان مورد مطالعه
۵۷	شکل ۱۴-۴- نمودارهای موقعیت صفحات شکستگی در چاه ۳ میدان
۵۸	شکل ۱۵-۴- استریو گرام شکستگی‌های برشی شناسایی شده در چاه ۱
۵۹	شکل ۱۶-۴- استریوگرام صفحات شکستگی‌های کششی شناسایی شده در چاه ۱
۶۰	شکل ۱۷-۴- نمودارهای موقعیت لایه‌بندی در چاه ۴
۶۱	شکل ۱۸-۴- نمونه‌ای از سطوح لایه‌بندی در چاه ۴ و مقایسه‌ی لاغ گاما
۶۲	شکل ۱۹-۴- تصویر استریوگرافیک صفحات شکستگی برشی در چاه ۴
۶۳	شکل ۲۰-۴- تصویر استریوگرافیک صفحات شکستگی کششی چاه ۴
۶۴	شکل ۲۱-۴- تصویری نمادین از شکستگی‌های به وجود آمده بر روی چین
۶۵	شکل ۲۲-۴- نقشه‌ی ساختمانی زیر سطحی میدان مورد مطالعه
۶۶	شکل ۲۳-۴- نقشه‌ی DEM تهیه شده از میدان
۶۷	شکل ۲۴-۴- نقشه‌ی هم شب میدان
۶۸	شکل ۲۵-۴- نقشه‌ی هم خمس میدان
۶۹	شکل ۱-۵- مدل نمادین از شکستگی کششی و برشی
۷۰	شکل ۲-۵- نمونه‌ای از گسیختگی مشاهده شده در چاه
۷۱	شکل ۳-۵- نمونه‌ای از شکستگی‌های کششی ایجاد شده در چاه
۷۲	شکل ۴-۵- تصویر سیکلوگرافیک صفحات میانگین شکستگی‌ها چاه ۴ میدان مورد مطالعه
۷۳	شکل ۵-۵- تصویر استریوگرافیک صفحات شکستگی برشی در چاه ۴
۷۴	شکل ۶-۵- تصویر استریوگرافیک صفحات شکستگی کششی در چاه ۴
۷۵	شکل ۷-۵- تصویر سیکلوگرافیک صفحات میانگین شکستگی‌ها چاه ۴

۱-۵- شکل نمودارهای موقعیت شکستگی‌های برشی در چاه ۲	۷۷
۲-۵- شکل نمودارهای موقعیت شکستگی‌های کششی در چاه ۲	۷۷
۳-۵- شکل تصویر سیکلوگرافیک صفحات میانگین شکستگی‌ها ۲	۷۸
۴-۵- شکل نمودارهای موقعیت شکستگی‌های برشی در چاه ۲	۷۹
۵-۵- شکل تصاویر استریوگرافیک شکستگی‌های کششی در چاه ۲	۷۹
۶-۶- شکل تغییر روند تدریجی ساختارها	۸۳
۷-۶- شکل گسل میناب	۸۳
۸-۶- شکل روند شمالی-جنوبی ساختارها بر روی چهارگوش طاهرویی	۸۴
۹-۶- شکل برشی نمادین از تاقدیس میدان	۸۵
۱۰-۶- شکل استریوگرام مربوط به سطوح لایه بندی بر روی نقشه‌ی ساختمانی	۸۶
۱۱-۶- شکل موقعیت شکستگی‌های شناسایی شده در هر چاه در میدان مورد مطالعه	۸۷
۱۲-۶- شکل موقعیت صفحات میانگین ۴ دسته‌ی کلی شکستگی در میدان مورد مطالعه	۸۸
۱۳-۶- شکل تصویر سیکلوگرافیک صفحات گسل‌های احتمالی	۸۸
۱۴-۶- شکل نمادینی از شکستگی‌های آرمانی ایجاد شده بر روی چین خورده‌گی	۸۹
۱۵-۶- شکل استریوگرام موقعیت میانگین صفحات شکستگی بر روی نقشه‌های خطوط تراز زیر سطحی	۹۱
۱۶-۶- شکل راهنمای ارتفاعی مدل سه بعدی تاقدیس میدان مورد مطالعه	۹۲
۱۷-۶- شکل مدل سه بعدی تاقدیس میدان مورد مطالعه	۹۳
۱۸-۶- شکل مشخص شدن بهترین مکان برای حفر چاه‌های بعدی	۹۶

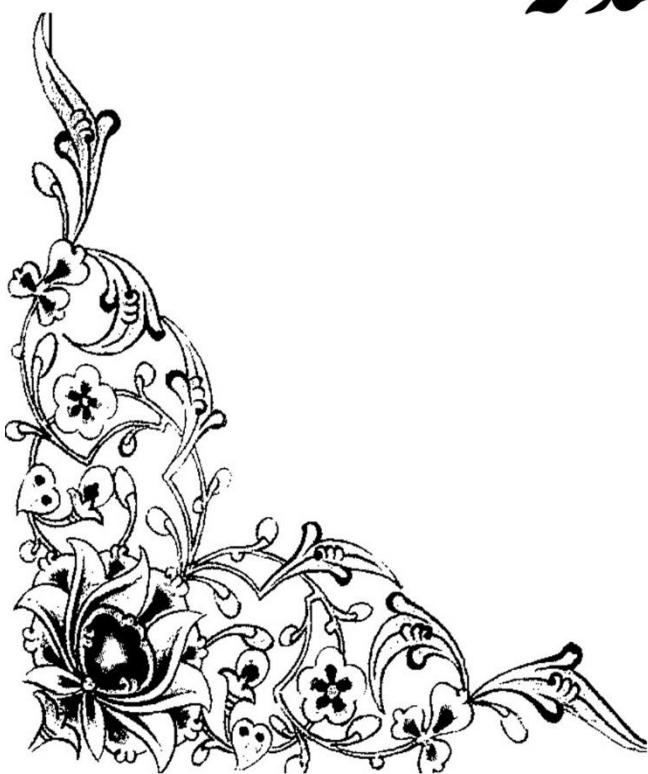
فهرست جداول:

جدول ۱-۳ - علامت های به کار برده شده در نرم افزار برای عوارض شناسایی شده	۳۴
جدول ۱-۴ - سازندهای چاه ۱ و سن آن ها	۴۵
جدول ۲-۴ - سطوح لایه بندی شناسایی شده در چاه شماره ۱ میدان مورد مطالعه	۴۶
جدول ۳-۴ - شکستگی های موجود در چاه ۱ میدان مورد مطالعه	۴۸
جدول ۴-۴ - سطوح لایه بندی مشاهده شده در چاه ۲	۵۰
جدول ۵-۴ - شکستگی های شناسایی شده در چاه ۲	۵۱
جدول ۶-۴ - سطوح شکستگی و لایه بندی شناسایی شده در چاه ۳	۵۴
جدول ۷-۴ - پدیده های ساختمانی شناسایی شده در چاه شماره ۴	۵۷
جدول ۸-۱ - موقعیت ۴ دسته شکستگی در کل میدان به همراه موقعیت صفحات میانگین	۸۸



فصل اول

مقدمہ



وجود مخازن هیدروکربوری در مناطقی چون خاورمیانه، آمریکای جنوبی و جنوب خاوری آسیا، گذشته از این که به دلیل وجود عوامل دیاژنزی و رخسارهای است، مرهون وجود شکستگی‌های طبیعی در سنگ‌های سخت و عمیق مخزنی نیز می‌باشد. یکی از چالش‌های متخصصان صنعت نفت در این مناطق، شناسایی سیستم‌های شکستگی، مدل‌سازی و تعیین مسیر جریان سیالات در طول آن‌ها می‌باشد. مخازن موجود در خاورمیانه، از جمله مهم‌ترین مخازن شکسته شده‌ی طبیعی جهان به شمار می‌آیند که پیدایش شکستگی‌های باز و تراوا در آن‌ها را به عملکرد عواملی چون طبیعت و درجه چین خوردگی، گسل خوردگی، ماهیت تنש‌های برجا و تغییر ویژگی‌هایی از سنگ هم چون تخلخل، لایه‌بندی، لیتولوژی و درصد شیل نسبت می‌دهند. اگرچه در نگاه اول به نظر می‌رسد که همگرایی دو صفحه ایران مرکزی و عربستان به‌سوی یکدیگر و برخورد آن‌ها، زمینه‌ساز کوه‌زایی زاگرس در میوپلیوسن بوده و ارتباط زیادی بین چین خوردگی زاگرس و شکستگی‌های طبیعی سازنده‌های آهکی کمربند زاگرس وجود داشته است، ولی در سال ۱۹۷۴، McQuillan اعلام داشت که تنوع وسیع در روند شکستگی‌ها و عدم وجود ارتباط میان تراکم آن‌ها با شدت چین خوردگی، بیانگر پیدایش برخی از شکستگی‌ها قبل از فاز اصلی چین خوردگی در میوپلیوسن است. این نتیجه‌گیری در حالی است که بسیاری از محققین قبل و بعد از وی بر وجود روندهای خطی شمالی-جنوبی و اهمیت آن‌ها در شکل‌گیری و تاریخچه زمین‌شناسی پلتفرم عربی تأکید نموده‌اند. توزیع گنبدهای نمکی در پلتفرم عربی و خمیدگی محور تاقدیس‌ها در قسمت‌هایی از ساختارهای چین خورد در ارتباط با موقعیت گسل‌های پی‌سنگی انگاشته شده است. سایر مطالعات نیز حکایت از آن دارند که در زمان راندگی پوسته، گسل‌های پی‌سنگی در روندهای N- S و N140 عربستان به زیر ایران مرکزی به عنوان نقاط ضعف عمل نموده و فعالیت آن‌ها عاملی در پیدایش شکستگی‌های طبیعی در منطقه محسوب می‌گردد.

جدیدترین مطالعات بر روی شکستگی‌های موجود در سازند آسماری تاقدیس‌های خویز، دیل، آسماری، سولک، بنگستان، سفید و رازی در منطقه به شدت چین خورد زاگرس نشان می‌دهد که این شکستگی‌ها به دو گروه شکستگی‌های قبل و همزمان با چین خوردگی، قابل تفکیک می‌باشند. طی این مطالعات،

پیدایش شکستگی‌ها به دو عامل نسبت داده شده است. این دو عامل عبارتند از: آغاز اعمال تنش، قبل از برخورد صفحه عربستان به ایران مرکزی و کوتاهشدنگی پوشش رسوبی به موازات لایه‌بندی در حوضه پیش بوم کوه‌های زاگرس و فعالیت مجدد گسل‌های پی‌سنگی قبل از فاز اصلی چین‌خوردگی در میوپلیوسن.

از لحاظ تعداد و بدون توجه به حجم هیدروکربورها تقریباً ۹۰ درصد مخازن بزرگ ایران کربناته می‌باشند. از مشخصه‌های مهم مخازن کربناته وجود شبکه‌های شکستگی است، که این شبکه‌ها می‌توانند معابری برای حرکت سیال مخزن باشند. در میادین نفتی حوضه‌ی زاگرس شکستگی‌ها نقش اساسی در مهاجرت و تولید مخازن هیدروکربوری دارند. شکستگی‌های باز مسیر حرکت هیدروکربون به‌سوی چاه را ایجاد می‌کنند. حتی ممکن است این شکستگی‌ها، مخازن با تراوایی پایین را به مخازنی با تولید بالا تبدیل نمایند. همین طور شکستگی‌های پرشده به عنوان سدی در برابر حرکت هیدروکربون به سمت چاه هستند. شکستگی‌های سنگ رایج‌ترین ساختارهای زمین‌شناسی هستند که می‌توانند در هر رخمنوئی مشاهده گردند تمامی سنگ‌های رسوبی به جز تبخیری‌ها در شرایط خاص قابلیت شکنندگی را دارند. مقاومت کششی سنگ‌ها بسیار کمتر از مقاومت تراکمی آن‌ها است و به همین دلیل در سنگ‌ها تحت تأثیر نیروی کششی ایجاد شکستگی راحت‌تر است. ابعاد شکستگی‌ها از چند سانتی‌متر تا چند صد متر تغییر می‌کند.

شکستگی‌ها دارای تقسیم‌بندی گوناگون هستند و بر اساس خصوصیات خود به انواع مختلفی تقسیم می‌شوند. در مطالعه سطحی، شکستگی‌ها با استفاده از ابزارهای موجود خصوصیات مختلف آن‌ها برداشت می‌شود. اما در مطالعات زیرسطحی مانند بررسی شکستگی‌های مخازن هیدروکربوری، اساس کار داده‌های زیرسطحی هست. باید توجه داشت حتی شکستگی‌های بسیار ریز تأثیر قابل ملاحظه‌ای بر تراوایی دارند. البته فراوانی شکستگی‌ها و بازشدگی آن‌ها هم در این مورد، حائز اهمیت است. در مخازن، شکستگی‌ها با منشاء‌گسلش و چین‌خوردگی ایجاد می‌شوند. طبقه‌بندی بر اساس شکستگی‌ها می‌باشد. بر اساس عوامل ثانویه‌ای همچون شکستگی‌های پلکانی و گسل‌ها، انواع

شکستگی‌ها ایجاد می‌شوند که می‌توان برای مثال به شکستگی‌های صفحه‌ای، انحلالی، تحت‌فشار و القایی اشاره نمود. در مخازن شکافدار طبیعی، تولید هیدروکربور تا حد زیادی وابسته به شکستگی‌ها است. لذا تعیین خصوصیات شکستگی‌ها از جمله: نوع، امتداد، جهت شیب و میزان بازشدگی آن‌ها و یا بسته بودن و پر بودن آن‌ها توسط کانی‌های مختلف و ترسیم یک الگوی مناسب از شکستگی‌ها در جنبه‌های مختلف مدیریت و توسعه این مخازن حائز اهمیت فراوان است. مخازن شکسته‌ی بسیاری در میادین هیدروکربوری جنوب ایران وجود دارد که از جمله‌ی آن می‌توان به مخازن بنگستان، آسماری، گچساران و میادین نفتی پارسی، پارس جنوبی، پازنان، بی‌بی حکیمه، آسماری، اهواز و نیز میدان مورد مطالعه اشاره نمود. در اکتشاف، توسعه و تولید مخازن لازم است که منطقه‌های دارای شکستگی بالا شناخته شوند. درواقع اولین گام جهت مطالعه مخازن به‌ویژه مخازن شکافدار، شناسایی شکستگی‌ها و آنالیز آن‌ها می‌باشد. باوجوداینکه تقریباً تمامی مخازن هیدروکربوری به نحوی تحت تأثیر شکستگی‌های طبیعی قرار می‌گیرند، هنوز نقش و رفتار شکستگی‌ها در مخازن به‌خوبی شناخته نشده است، چراکه شکستگی‌ها دارای رفتارهای متفاوتی هستند که پیش‌بینی در مورد مخازن را دشوار می‌سازد. محققان از دیرباز در جستجوی ابزاری مناسب جهت شناسایی شکستگی‌ها می‌باشند. در طی سال‌های اخیر با بهبود اطلاعات حاصل از چاهها مانند نمودارهای تصویری و نیز افزایش کیفیت و دقت اطلاعاتی مانند داده‌های لرزهنگاری، ارتقاء روش‌ها و ابداع روش‌های جدید در مطالعات شکستگی و مدل‌سازی مخازن شکافدار میسر شده است. آنچه مسلم است، به دلیل ماهیت پیچیده شکاف‌ها و رفتار مخازن شکافدار، لازم است تا در مطالعه‌ی آن‌ها از همه اطلاعات موجود استاتیک و دینامیک که می‌تواند ما را در شناخت بهتر رفتار شکاف‌ها و مخزن یاری رساند، استفاده کرد. در ادامه به روش‌های نوین مطالعه‌ی زیرزمینی شکستگی‌ها با استفاده از لاغهای تصویری و سایر روش‌های مطالعات زیرزمینی اشاره می‌کنیم. پژوهشی که قرار است بر روی این میدان انجام شود، شناسایی و بررسی شکستگی‌ها در مخزن این میدان می‌باشد.

۱-۱- میدان نفتی مورد مطالعه

یکی از میدین نفتی-گازی مشترک ایران که در استان هرمزگان و در خاور خلیج فارس و در تنگه هرمز در قرار گرفته میدان نفتی مورد مطالعه در این تحقیق است. شکل (۱-۱) موقعیت جغرافیایی این میدان را در خلیج فارس نشان می‌دهد. این میدان نفتی- گازی در سال ۱۳۵۱ هجری شمسی توسط شرکت سوفیران کشف و پس از تائید وجود هیدروکربور در منطقه معلوم شد میزان دو تریلیون مترمکعب گاز در این میدان موجود است. نفت خام در جای آن بیش از ۷۰۰ میلیون بشکه است. نفت تولیدی از میدان مورد مطالعه بسیار مرغوب و با کیفیت است همچنین گاز در جایی برابر با حجم ۲۲/۵ میلیارد متر مکعب در سازندهای ایلام و سروک این میدان وجود دارد. گاز تولیدی این میدان، با خط لوله‌ای دریایی، به طول ۴۰ کیلومتر به جزیره قشم و نفت تولیدی آن نیز، به جزیره قشم و به تاسیسات تفکیک گر انتقال می‌یابد و نفت تفکیکی، با خط لوله‌ای به طول ۲۵ کیلومتر، به خط لوله ۱۱۲ کیلومتری انتقال نفت، به سیری منتقل می‌شود.



شکل ۱-۱- موقعیت جغرافیایی تقریبی میدان مورد مطالعه (برگرفته از شرکت ملی نفت ایران)



شکل ۱-۲-سکوی نفتی مورد مطالعه (برگرفته از شرکت ملی نفت ایران)

میدان مورد مطالعه (شکل ۱-۲) در مرز بین‌المللی آب‌های ایران کشف و وجود هیدروکربور در سازندهای ایلام و سروک به‌وسیله حفاری نخستین چاه میدان مورد مطالعه در سال ۱۹۷۵ اثبات شد. دو چاه بعدی A و B در این میدان، در سال ۱۹۸۶ در طرف غیر ایرانی حفاری شد و به ترتیب به آب و ناحیه هیدروکربوری با تراوایی کم، برخورد کرد. به دنبال حفر سه حلقه چاه یادشده در این میدان، یک لرزه نگاری سه بعدی جدید، در سال ۱۹۹۳ در این میدان انجام شد. و در نهایت چاه‌های توصیفی در این میدان حفر شد.

۱-۲- تعریف مسئله و اهداف تحقیق

تقریباً تمامی مخازن هیدروکربوری به نحوی تحت تأثیر شکستگی‌های طبیعی قرار می‌گیرند. با این وجود هنوز نقش و رفتار شکستگی‌ها در مخازن به خوبی شناخته نشده است. یکی از مهم‌ترین عوامل مؤثر در تولید مخازن نفتی، تراوایی است که این عامل ارتباط مستقیمی با شکستگی‌های

موجود در سنگ مخزن دارد به طور کلی تعیین تراکم شکستگی‌ها، امتداد و جهت شیب آن‌ها، میزان بازشدگی، فاصله آن‌ها از یکدیگر، باز و بسته بودن آن‌ها و درنهایت ارائه الگوی مناسب از شکستگی های مخازن، کمک فراوانی در برنامه‌ریزی‌های توسعه و تولید میادین نفتی دارد. مغزه‌ها (Cores) یکی از مهم‌ترین منابع موجود برای مطالعه خصوصیات مخازن می‌باشند. ولی به دلایل مختلف بسیاری از چاه‌ها یا فاقد مغزه هستند یا مغزه آن‌ها دچار دوران شده است و همچنین به دلیل درصد بازیافت پایین چندان قابل استفاده نمی‌باشند. مورد اخیر بخصوص در مخازن کربناته‌ی شکسته‌ی جنوب باخته ایران بیشتر صدق می‌کند. علاوه بر این به علت مشخص نبودن جهت‌گیری مغزه‌ها در اکثر موارد، تعیین جهت‌گیری و شیب ساختارهایی مانند سطوح لایه‌بندی، شکستگی‌ها، گسل‌های احتمالی و لایه‌بندی متقطع ناممکن است. فناوری ابزارهای تصویربرداری از دیواره‌ی چاه در چنین شرایطی به مدد کارشناسان صنعت نفت آمده است. این ابزارها با کارکردهای متفاوت درنهایت سعی در ارائه تصویری واضح از دیواره‌ی چاه دارند که ما را قادر می‌سازند، اطلاعات ذکر شده در بالا، به علاوه بسیاری از اطلاعات غیرمستقیم دیگر را با کمک نرم‌افزارهای طراحی‌شده، از این تصاویر کسب نماییم. درواقع این ابزار مشاهده ممتد از تغییرات جانبی و عمودی خصوصیات سازند را امکان پذیر می‌سازد. تصویربرداری از دیواره چاه به سبب نیاز صنعتی به ابزارهایی برای بازرسی دیواره چاه، آشکارسازی شکستگی‌ها و اصلاح مشکلات چاه، توسعه یافته است.

هدف اصلی این پژوهش تعیین دقیق شکستگی‌ها و هندسه‌ی آن‌ها، شیب و امتداد لایه‌بندی و همچنین مدل کردن مخزن و شکستگی‌ها روی آن می‌باشد. در این مطالعه، لگ‌های تصویری برداشت شده از چاه‌های میدان مورد مطالعه تفسیر و شکستگی‌های موجود در آن‌ها شناسایی می‌شود. سپس شکستگی‌های موجود از نظر نوع، شیب، جهت و امتداد، فراوانی، میزان بازشدگی، طبیعی یا القایی بودن، دسته‌بندی و آنالیز شده و تجزیه و تحلیل آماری بر روی آن‌ها صورت می‌گیرد. درنهایت با استفاده از اطلاعات موجود توزیع شکستگی‌ها نسبت به چین‌خوردگی تفسیر شود و مدل سه بعدی مخزن ساخته شود و شکستگی‌ها بر روی آن مشخص گردد.

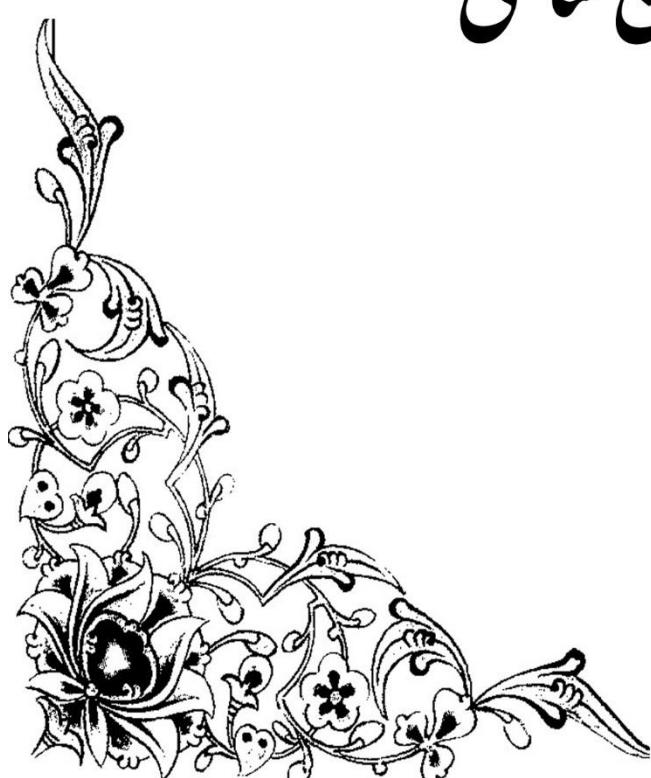
بررسی شکستگی‌ها و جهت تنش در این میدان از طریق لاغ‌های تصویری از جمله لاغ‌های (FMI) یا Formation micro imager انجام می‌شود. تعیین دقیق شکستگی‌ها و هندسه‌ی آن‌ها، شیب و امتداد لایه‌بندی و همچنین تعیین جهت تنش‌های واردۀ بر سازنده‌ای مورد مطالعه از جمله کارهای انجام شده در این پژوهش است. در این مطالعه، تصاویر حاصل از لاغ‌های تصویری برداشت شده از چاهه‌ای این میدان مطالعه، تفسیر و شکستگی‌های موجود در آن‌ها شناسایی می‌شود. سپس شکستگی‌های موجود از نظر نوع، شیب، جهت و امتداد، فراوانی، میزان بازشدگی، طبیعی یا القایی بودن، دسته‌بندی و آنالیز شده و تجزیه و تحلیل آماری بر روی آن‌ها صورت می‌گیرد.

۱-۳-تاریخچه‌ی مطالعات پیشین

شروع استفاده از آنالیز نگارهای تصویری به سال ۱۹۸۶ بر می‌گردد. از همان زمان مطالعات زیادی جهت شناسایی خودکار شکستگی‌ها از روی این نگارها انجام شده است. جاوید و همکاران (۱۳۹۰) با به کارگیری روش‌های پردازش تصویر به جداسازی شکستگی‌ها از دیگر پدیده‌ها پرداختند و توانستند شیب، آزمیوت و موقعیت قرارگیری آن‌ها را در نگارهای تصویری شناسایی کنند. خوشبخت و همکاران (۱۳۸۶) به بررسی توانایی نگارهای تصویری در شناسایی شکستگی‌ها و سایر مشخصات زمین‌شناسی در مخازن کربناته پرداختند.

در سال‌های اخیر، لاغ‌های تصویرگر در مطالعات مخازن هیدروکربوری ایران به کارگرفته شده است، که از جمله‌ی آن می‌توان به مطالعه‌ی شکستگی‌های میدان‌های بی‌بی حکیمه (حیدری، ۱۳۸۵، آلاجری ۱۳۹۰، ورناصری ۱۳۹۴)، میدان نفتی آسماری (باقریان، ۱۳۹۱)، میدان نفتی مارون (طاهردنگ کو، ۱۳۹۳، نورانی نژاد ۱۳۹۰) و میدان گازی پارس جنوبی (پورمطلق ۱۳۸۹ ملایوسفی ۱۳۹۰ مرجوی فر، ۱۳۹۴) اشاره کرد.

فصل دوم
زمین‌شناسی

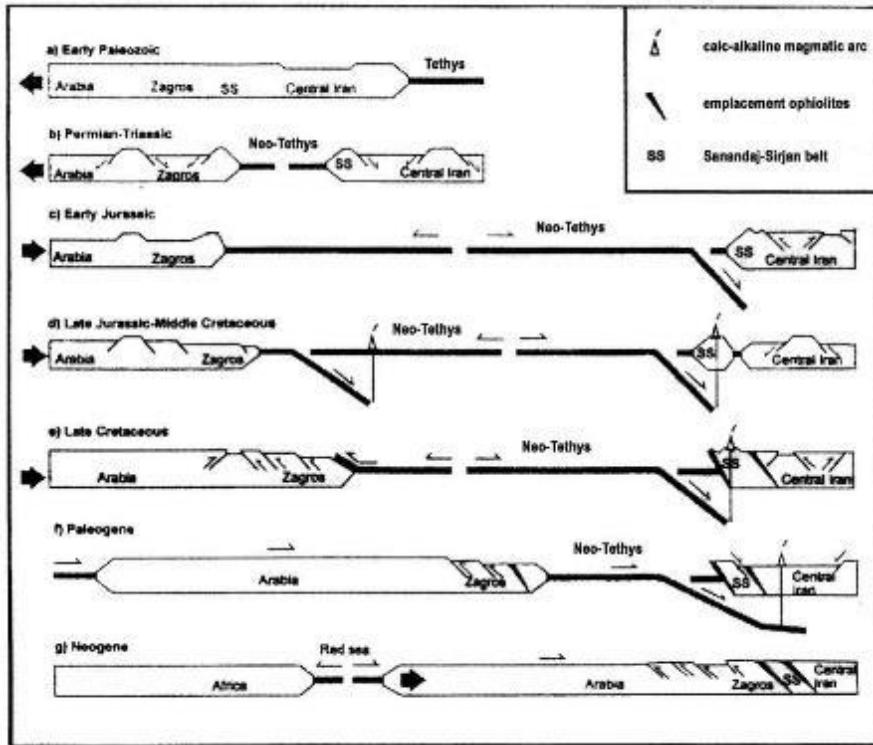


میدان مورد مطالعه یکی از تاقدیس‌های زاگرس چین‌خورده را شامل می‌شود. منظور از زاگرس، زمین‌های واقع در جنوب باختری زمین‌درز نئوتیس است که شامل بلندی‌های باختر و جنوب باختری ایران است و گستره‌های لرستان، خوزستان و فارس را در بر دارد. این منطقه یکی از پهنه‌های مهم رسویی- ساختاری ایران و بخشی از کمربند کوه‌زائی آلپ- هیمالیا است که با روند کلی شمال باختر- جنوب خاور به طول تقریبی ۲۰۰۰ کیلومتر و پهنای ۱۰۰ تا ۳۰۰ کیلومتر از جنوب خاور کشور ترکیه تا تنگه هرمز ایران گسترش دارد.

به‌سوی جنوب - جنوب باختر، ویژگی‌های زمین‌شناختی زاگرس با اندک تغییراتی در رخساره‌های سنگی و الگوی ساختاری تا خلیج فارس و سکوی عربستان ادامه دارد. نبود فعالیت‌های آذرین، وجود سنگ مادرهای متعدد و بسیار غنی از مواد آلی، سنگ مخزن‌های متخلخل و تراوای متعدد با سنگ پوش‌های مناسب، شرایط منحصر به‌فردی را برای تولید و انباشت هیدروکربن در زاگرس فراهم کرده تا این پهنه از نفت‌خیزترین حوضه‌های رسویی دنیا باشد (افشار‌حرب، ۱۳۸۰).

۲- زمین‌ساخت و روند تکاملی زاگرس

(Berberian 1995)، روند تکامل زمین‌ساختی زاگرس را به‌طور خلاصه به ترتیب زیر بیان کرده است: تشکیل یک‌فاز پلاتفرمی در پالئوزویک، ریفت شدگی در پرمین و تریاس، تشکیل حاشیه قاره‌ای غیرفعال (با گسترش بستر دریا به سمت شمال خاور) در ژوراسیک و اوایل کرتاسه، فرورانش به سمت شمال خاور و جایگیری افیولیت و رادیولیت در اواخر کرتاسه و در نهایت برخورد قاره-قاره و کوتاه شدگی در زمان نئوژن (شکل ۱-۲).



شکل ۲-۱- بش شماتیک که نشان دهنده تکوین ساختاری زاگرس و نواحی اطراف آن می باشد (برگرفته از Berberian) 1983

با این حال به اعتقاد(Falcon,1969)، دگر شکلی کمربند چین خورده-رانده زاگرس نتیجه همگرایی بین صفحه های عربی و اوراسیا از کرتاسه میانی- بالایی است. بسته شدن نهایی نئوتیس در میوسن زیرین صورت گرفته است (Stoneley,1981) و کمربند چین خورده- رانده زاگرس در طول فاز اصلی کوهزاوی (Stocklin, 1968; Stoneley, 1981). زاگرس در میوسن بالایی تا زمان حاضر شکل گرفته است (Stocklin, 1968; Stoneley, 1981) همگرایی تقریباً شمالی- جنوبی صفحه های عربی و اوراسیا، در شمال باختری زاگرس (لرستان) ترکیبی از یک کوتاه شدگی با روند شمال باختری-جنوب خاوری در کمربند چین خورده ساده و یک جابجایی راستالغز راست گرد بر روی گسل جوان اصلی زاگرس را به دنبال داشته است. نتیجه این همگرایی، در ناحیه جنوب خاوری زاگرس (فارس) نیز به صورت کوتاه شدگی تقریباً شمالی- جنوبی، در غالب گسل ها و چین هایی با روند خاوری- باختری نمایان شده است. در ناحیه انتقالی بین این دو قسمت از زاگرس (فروافتادگی دزفول) نیز واتنش حاصل از این همگرایی، به صورت جابجایی راستالغز راست گرد در طول گسل هایی با روند شمالی- جنوبی، همچون گسل های کازرون و سروستان اتفاق افتاده است (Blanc et al.2003). شکل ۲-۱- تکوین ساختاری زاگرس را به صورت نمادین نشان

می‌دهد. فعالیت‌های لرزه‌ای عهد حاضر نشان‌دهنده این است که همگرایی بین صفحه‌های عربی و اوراسیا و دگرشکلی‌های حاصل از آن، هم‌اکنون نیز ادامه دارد (Nowroozi, 1972; Mann & Vita, 1982; Hessami et al., 2002). از لحاظ ساختمانی تاکنون تقسیم بندی‌های متعددی توسط Finci (1982), Hessami et al. (2002) و Haynes and faver (1975) محققین مختلف برای زاگرس ارائه شده است. برای مثال می‌توان به (Berberian, 1995; mcquillan, 1974; stocklin, 1968; falcon, 1961) اشاره کرد. بر بریان (1995) زاگرس را به زیر پهنه‌های نوار راندگی زاگرس مرتفع - نوار چین‌خوردگی ساده - گودال جلویی (پیش‌گودال) زاگرس - ناحیه (دشت) ساحلی زاگرس و بخش پایین‌افتاده بین‌النهرین - خلیج فارس تقسیم‌بندی نموده است.

زاگرس چین‌خوردگی، به گفته‌ای دیگر زاگرس بیرونی، با پهنه‌ای ۱۵۰ تا ۲۵۰ کیلومتر، قسمت حاشیه‌ای و کراتونی سپر عربستان است که در مژوزوییک و سنوزوییک در حال نشست پیوسته بوده و سکانس‌های ضخیم رسوی در آن انباسته می‌شده است. داده‌های موجود نشانگر آن است که چین‌خوردگی این بخش از زاگرس به لحاظ تأثیر گسل‌های پی‌سنگی، حضور گنبدی‌های نمکی، راندگی‌های پنهان، فروافتادگی‌ها و خمش‌ها چندان ساده نیست، به گونه‌ای که نام زاگرس چین‌خوردگه و گسلیده بهتر است. در این زیر پهنه، پوشش رسوی روی پی‌سنگ، به صورت تاقدیس‌ها و ناویدیس‌های کشیده، در راستای شمال باخترا-جنوب خاور است که صفحه‌های محوری آن‌ها مارپیچ مانند تاب‌خورد و به چین‌ها سیمای خمیده داده است. گفتنی است که به دلیل تداوم حرکت پوسته قاره‌ای عربستان، چین‌خوردگی زاگرس ادامه دارد. جایه جایی افقی امروزی در حدود $\frac{3}{5}$ تا $\frac{4}{8}$ سانتی‌متر و حرکت‌های قائم بیش از دو میلی‌متر در سال برآورده می‌شود. چین‌ها از نظر نوع، بیشتر از نوع جدایشی هستند که پیدایش و توسعه آن‌ها نتیجه حرکات متناوب بین پی‌سنگ و پوشش سنگی رویی است. بیشتر چین‌ها، به دلیل داشتن شبیب بیشتر در پهلوی جنوب باخترا، نامتقارن‌اند. در ضمن، از شمال خاور به جنوب باخترا، ضمن کاهش شدت چین‌خوردگی، چین‌ها جوان‌ترند (Hessami, 2001).

در زاگرس چین‌خورده، رخنمونی از سنگ‌های پرکامبرین دیده نشده و حفاری‌های نفتی نیز تاکنون به پی‌سنگ نرسیده است. با توجه به بررسی‌های ژئوفیزیکی، باور بر این است که پی‌سنگ پرکامبرین زاگرس ادامه شمال – شمال خاوری سپر عربی است که از شمال خاور آفریقا تا عربستان و حتی در زیر حوضه زاگرس ادامه دارد.

بررسی‌های دیرینه جغرافیا نشان می‌دهد که زاگرس چین‌خورده در همه‌جا ویژگی‌های زمین‌شناختی یکسان ندارد. با تلخیص از کار مطیعی (۱۳۷۴)، فروافتادگی کرکوک، لرستان، پهنه‌ایذه، فروافتادگی دزفول، دشت آبادان، پهنه‌فارس و پس‌بوم بندرعباس را می‌توان به عنوان زیر‌پهنه‌های زاگرس چین‌خورده در نظر گرفت. گسل میناب در ایران و خطواره‌ی عمان در بخش عمانی، حد خاوری زاگرس را با پهنه‌ی مکران مشخص می‌کند. میدان نفتی مورد مطالعه، در زاگرس چین‌خورده و در حقیقت در منتها الیه خاوری این پهنه واقع شده است.

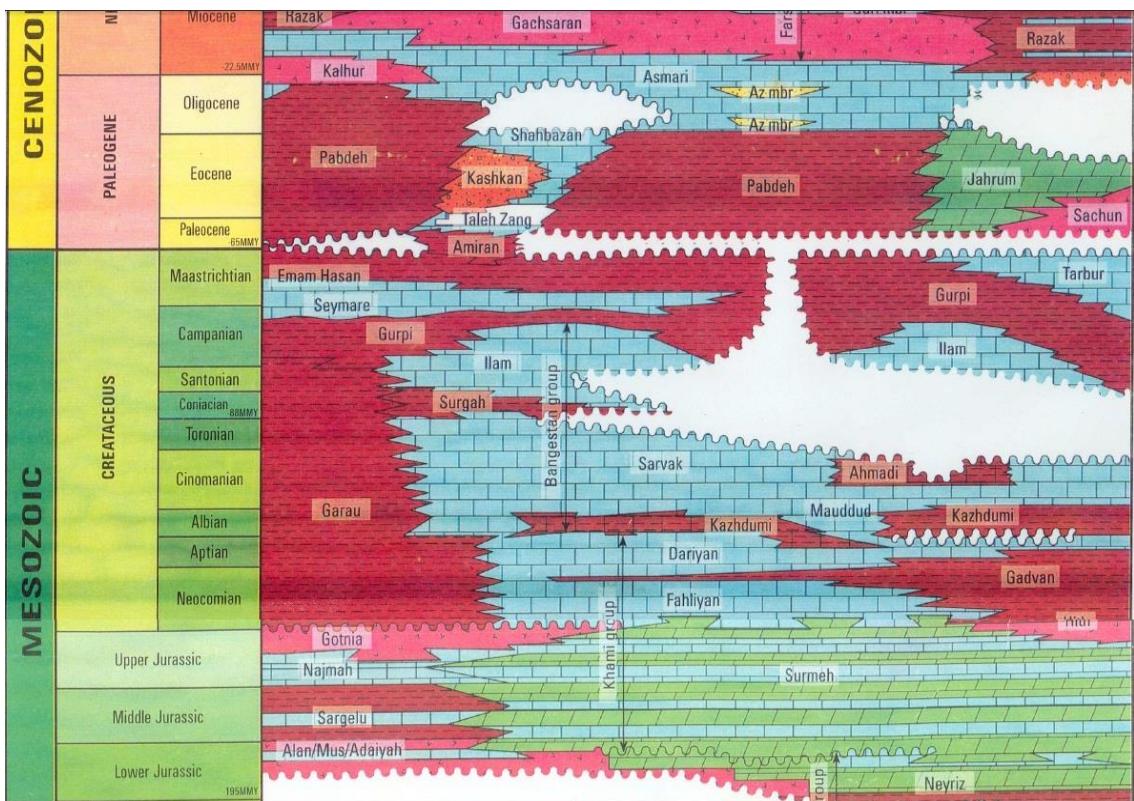
۲-۲- چینه‌شناسی منطقه

افق‌های مخزنی مهم و تولیدی در میدان مورد مطالعه متعلق به سازنده‌های ایلام و سروک از گروه بنگستان و سازند خاتیا از گروه واسیا در قطر که معادل سازند سروک در فارس جنوبی است و سازند کژدمی می‌باشد. بخش مددود که بر روی سازند کژدمی قرار گرفته است، معادل با سازند مددود در قطرو سازند سروک در ایران می‌باشد که در میادین خلیج فارس از این نام نیز استفاده شده است. همچنین بخش میشریف در ایران قسمتی از سازند سروک می‌باشد. سازنده‌های مورد مطالعه به ترتیب از قدیم به جدید شامل: ایلام، سورگاه (لافان)، سروک (میشریف، احمدی/خاتیا، مددود) و کژدمی می‌باشد؛ که در جدول چینه‌شناسی شکل ۲-۲ نمایش داده شده است. ویژگی این سازندها به نقل از مطیعی (۱۳۷۲) تشریح شده است.

۲-۲-۱- سازند کژدمی: نام این سازند از قلعه کژدمی در ناحیه فروافتادگی دزفول انتخاب شده است.

برش نمونه سازند شیلی کژدمی در تنگ گرگدا در یال جنوب باختری کوه میش است. این تنگ در

۷ کیلومتری شمال خاوری دوگنبدان قرار داردسازند کژدمی به سن آلبین تا سنومانین پیشین، شامل شیل‌های خاکستری تیره و بیتومن دار و میان لایه‌های نازکی از آهک‌های رسی است. مرز پائینی آن با آهک‌های سازند داریان، ناپیوسته و مرز بالائی آن با سازند سروک پیوسته است.



شکل ۲-۲-برشی از جدول چینه‌شناسی زاگرس ارائه شده توسط شرکت (schlumberger). در این تصویر سازندهای مخزنی میدان مورد مطالعه که از نظر سنی متعلق به کرتاسه می‌باشند نیز دیده می‌شود.

۲-۲-۲- سازند آهکی سروک: نام این سازند از تنگ سروک در کوه بنگستان واقع در شمال باختری شهرستان بهبهان در استان خوزستان اقتباس شده است. برش نمونه سازند آهکی سروک در تنگ سروک واقع در یال جنوبی تاقدیس کوه بنگستان واقع در شمال باختری شهرستان بهبهان و شمال خاوری میدان‌های نفتی پارسی و کرنج در استان خوزستان اندازه‌گیری شده است.

۳-۲-۲- سازند آهکی مددود: نام این بخش از سازند آهکی مددود از قسمتی که در جنوب عراق و کویت توسعه دارد اقتباس شده است. برش نمونه این سازند در چاه شماره یک میدان دوخان متعلق به شرکت نفت قطر می‌باشد. (خسروتهرانی). در ایران این واحد سنگی، سنگ‌آهک

ضخیم لایه اربیتولین دار است که روی سازند کژدمی قرار دارد و با بخشی از سازند سروک برابر است. رخساره‌ی کم‌عمق سازند سلوک در محل بُرش الگو، شامل ۳۰۰ متر سنگ‌آهک لایه‌ای رسی و سنگ‌آهک‌های گل‌سفیدی در پایین است ولی بیشتر سازند را سنگ‌آهک‌های سفیدرنگ، توده‌ای، دارای چرت و رودیست تشکیل می‌دهد. ولی در فارس ساحلی، رخساره کم‌عمق سازند سروک، شبیه بخش آهکی مدوود در قطر و بخش شیلی احمدی در کویت است که این اسمای در میادین خلیج فارس هم به کار می‌رود.

۴-۲-۲- سازند شیلی احمدی: زبانه‌ای از سازند شیلی احمدی کویت است که در ایران ۳۰ تا ۶۰ متر شیل خاکستری حاوی اگزوژیرا، به سن سنومانین است. بخش احمدی به‌طور هم‌شیب بر روی بخش آهکی مدوود، ولی به صورت دگر شیب در زیر سازند ایلام است. برش نمونه این سازند در چاه شماره ۶۲ میدان بورغان متعلق به شرکت نفت کویت در عمق ۱۳۷۰ متر قرار دارد. این بخش معادل بخشی از سازند سروک می‌باشد.

بخش میشریف سازند سروک معادل فوقانی‌ترین رسوبات این سازند در منطقه بوده و از وکستون و پک ستون‌های آب‌های کم‌عمق همراه با قطعات رودیستی مربوط به محیط‌های دریایی باز تا کم‌عمق تشکیل شده است (صادقی و همکاران ۱۳۹۲). سازند سروک بالایی (میشریف) با سن کرتاسه میانی از گروه واسیا است که عمدتاً از خردوهای رودیستی (به‌ویژه رادیولیتیده) به همراه ذرات اسکلتی و غیر اسکلتی دیگر تشکیل شده است. این سازند بر روی سازند خاتیا و در زیر سازند شیلی لافان قرار گرفته است.

۴-۲-۵- سازند لافان: نام این سازند از محلی به نام رای لافان واقع در ساحل شمال خاوری قطر اقتباس شده است. برش نمونه این سازند در چاه شماره ۲۵ میدان دوخران قطر در عمق ۶۳۰ متری توصیف گردیده است. برش نمونه زیرزمینی سازند شیلی لافان در چاه شماره ۵۵ میدان نفتی دوخران

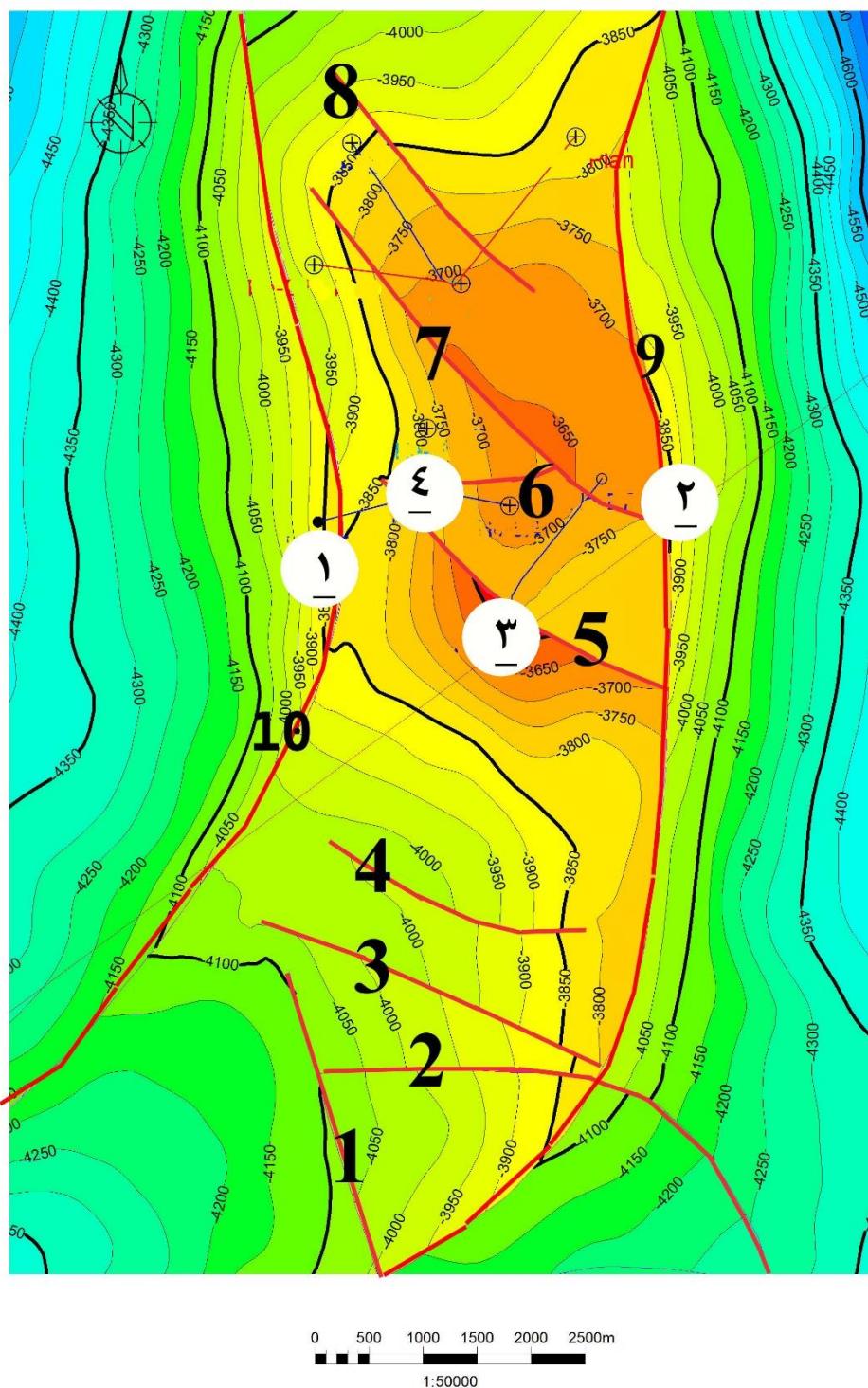
قطر انتخاب شده است. این سازند در ناحیه فارس ساحلی، سروک را از ایلام جدا کرده و ازنظر سنگ‌شناسی، سن و موقعیت چینه‌شناسی همارز و معادل سازند سورگاه است.

۲-۶- سازند ایلام: نام این سازند از شهرستان ایلام واقع در باختر کشور اقتباس شده است. برش نمونه این سازند در تنگ گراب واقع در یال جنوب باختری کوه سورگاه در ۱۲ کیلومتری ایلام در بخش شمال باختری کبیر کوه انتخاب شده است. از آهک‌های رسی دانه‌ریز خاکستری با چینه‌بندی منظم و نازک لایه همراه با لایه‌های نازک شیل‌های سیاهرنگ تشکیل شده است. مرز زیرین سازند ایلام روی یک نبود رسوبی قرار دارد و مرز فوقانی آن با سازند گورپی همشیب است.

۳-۲- زمین‌شناسی ساختمانی

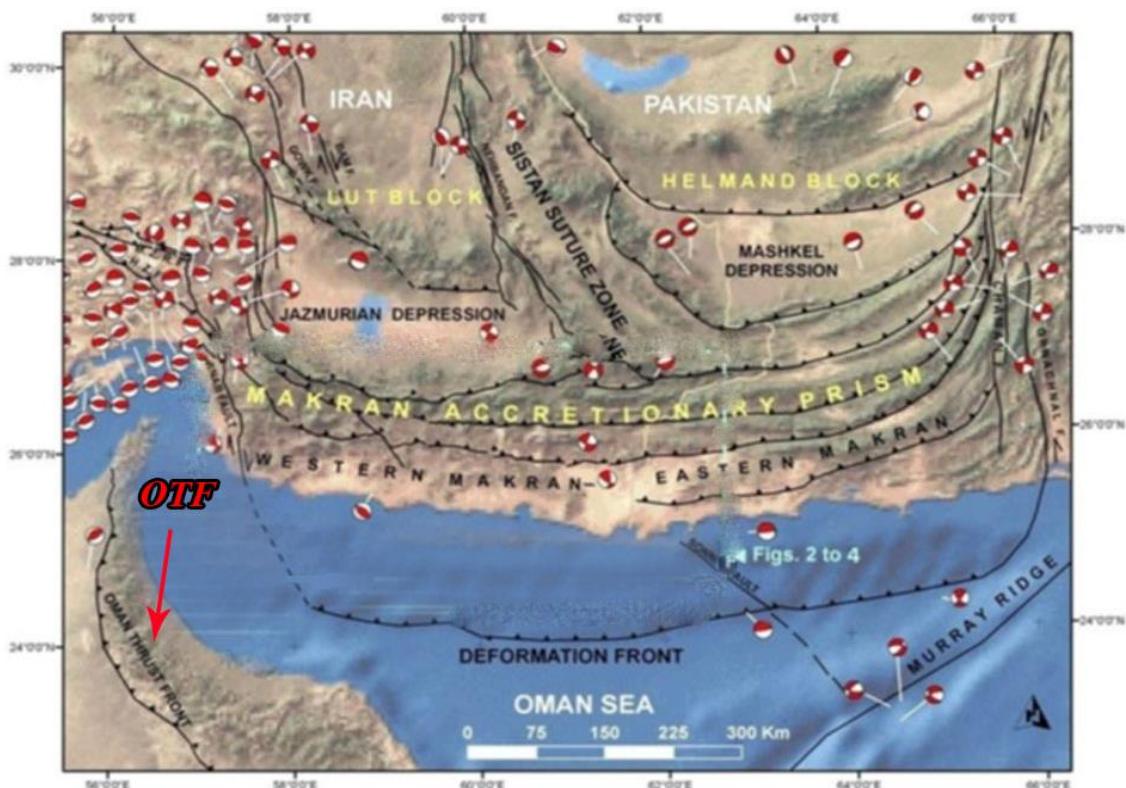
میدان مورد مطالعه یکی از تاقدیس‌های زاگرس چین‌خورده است که روندی شمالی - جنوبی دارد. این روند با توجه به نقشه‌های ساختمانی زیرسطحی (UGC) یا Under Ground Contoure map میدان تشخیص داده شده است. در مورد این میدان نقشه‌های ساختمانی زیرسطحی از سر سازندهای داریان و ایلام و میشريف در دسترس است. در نقشه‌ی ساختمانی زیرسطحی، تاقدیس مورد مطالعه چندین جابه‌جایی مشاهده می‌شود که آن‌ها را شکستگی‌هایی می‌دانیم که باعث به وجود آمدن این جابه‌جایی‌ها شده‌اند. البته باید توجه داشت که حضور این شکستگی‌های عمیق به دلیل دقت پایین نقشه‌های زیرسطحی و همچنین کم بودن شواهد برای اثبات آن‌ها قطعی نیست. البته با توجه به جابه‌جایی‌های صورت گرفته در طول آن‌ها احتمال اینکه این ساختارها گسل باشند وجود دارد اما به دلیل ادامه‌دار نبودن آن‌ها و همچنین عدم وجود شواهد قطعی برای اثبات گسل بودن این ساختارها این فرضیه مورد اعتماد نیست. از طرفی می‌توان شمالی - جنوبی بودن تاقدیس مورد مطالعه را ناشی از حرکت راستالغز راستبر گسل میناب دانست که در ادامه‌ی جنوبی آن گسل راندگی عمان قرار دارد. در فصل چهارم به تفصیل راجع به ساختار تاقدیس مورد مطالعه، بحث شده است. شکل ۳-۲ نقشه‌ی زیرسطحی سر سازند

ایلام را نشان می‌دهد که موقعیت شکستگی‌های ذکر شده و همچنین موقعیت هریک از چاهها با توجه به ساختار تاقدیس موردنظر نشان داده شده است.



شکل ۲-۳- نقشه‌ی خطوط تراز ساختاری زیرسطحی سر سازند ایلام در میدان موردمطالعه و شکستگی‌های بزرگ مقیاس بر روی آن (برگرفته از شرکت نفت فلات قاره ایران)

گسل میناب و گسل عمان: گسل میناب دو محیط زمین‌شناسی مشخص را از یکدیگر جدا می‌کند.



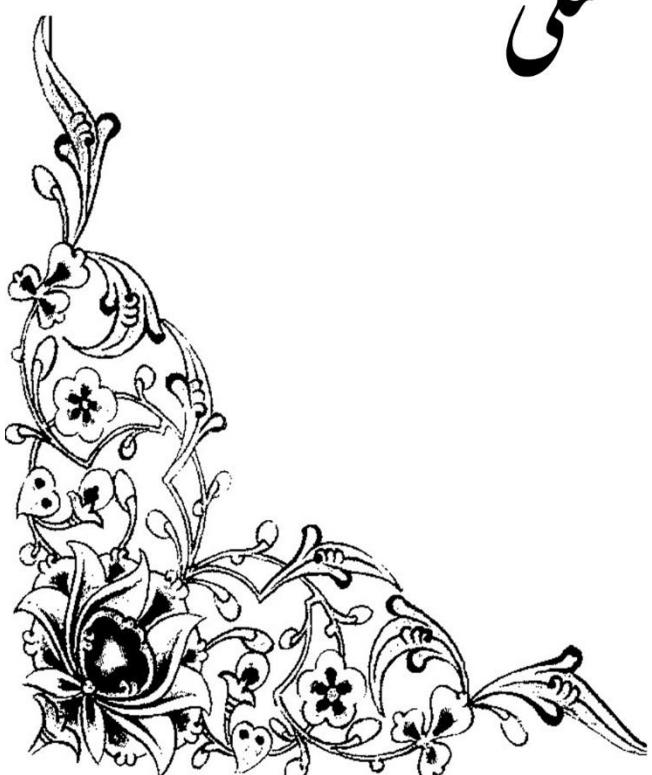
شکل ۴-۲- خطواره پیشانی راندگی عمان و موقعیت آن نسبت به تنگه‌ی هرمز و میدان موردمطالعه

این دو منطقه‌ی برحوردی قاره - قاره‌ی زاگرس در باخته و منطقه فروزانش اقیانوسی -قاره‌ای مکران در خاور می‌باشند (jackson&mc kenzi, 1984; Berberian, 1981&1995). فعالیت لرزه‌ای زاگرس در باخته گسل میناب به خطواره عمان (Alavi, 1994) که مسیر لرزه‌ای هرمز جیرفت (Berberian, 1976&1981) نیز نامیده شده است، محدود می‌شود. بعضی از محققین (Ras. et al 1986; White .et al 1979) خطواره‌ی عمان را به سیستم گسلی میناب منتب کرده‌اند. فعالیت لرزه‌ای مشخص در راستای خطواره‌ی عمان، احتمالاً ناشی از برخورد و زیراندگی دماغه‌ی صفحه‌ی عربستان در عمان، به زیر جزیره‌ی هرمز و فلات ایران است (White and ras 1979). خطواره‌ی عمان، حد خاوری ایالت لرزه زمین ساختی زاگرس را تشکیل می‌دهد. مرز شمال خاوری زاگرس بر گسل اصلی معکوس زاگرس و گسل اصلی عهد حاضر منطبق می‌باشد. گسل اصلی معکوس زاگرس دارای راستای NW-SE از باخته ایران تا شمال بندرعباس است و به سوی شمال باخته، ساخت مرزی از مجموعه‌ای از گسل‌های امتدادلغز ر استگرد که گسل اصلی عهد

حاضر نامیده شده است، تشکیل می‌شود (Tchalenko. et al 1974). اصطلاحاً شکستگی شمالی - جنوبی میناب که در تنگه‌ی هرمز واقع شده است را ادامه‌ی گسل نایبند می‌دانند و تحت عنوان خط عمان یا پیشانی راندگی عمان یا OTF معرفی می‌کنند. این خطواره در شکل ۲-۴ نشان داده شده است.



فصل سوم
سلسلتی

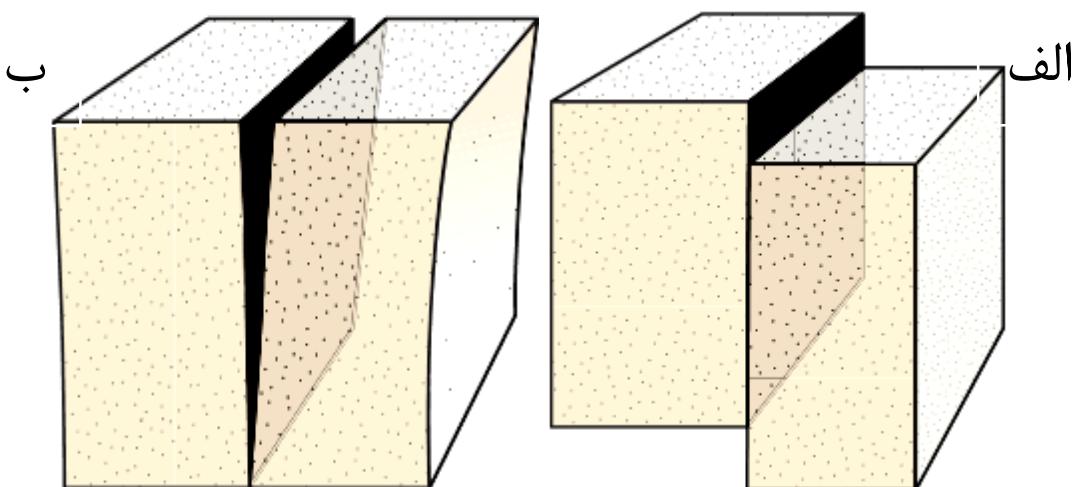


واژه‌ی شکستگی یک اصطلاح کلی است که همه‌ی سطوح انفصال ثانوی ایجادشده در سنگ‌ها را در بر می‌گیرد و از اصطلاح لاتین fracture اقتباس شده است (moores & twiss 1992). شکستگی‌ها از معمول‌ترین ساختارهای زمین‌شناسی هستند، که بر اثر گسیختگی شکننده در سنگ‌ها ایجاد می‌شوند. در امتداد سطوح شکستگی، چسبندگی بین اجزای تشکیل‌دهنده‌ی سنگ کاهش یافته یا از بین می‌رود (twiss&moores 1992). این ساختارها از نظر اندازه تغییرات وسیعی دارند و از خطواره‌های بسیار بزرگ به طول صدها یا هزاران کیلومتر تا درزهای بسیار کوچک به طول یک تا چند میلی‌متر تغییر می‌کنند.

شکستگی‌ها در انواع مختلفی از سنگ‌ها و محیط‌های تکتونیکی شکل می‌گیرند و معمولاً در ده کیلومتری بالای پوسته‌ی زمین که در آن دما و فشارهای همه‌جانبه نسبتاً کم است (بین صفر تا ۳۰۰ درجه‌ی سانتی‌گراد دما و صفر تا ۴ کیلو بار فشار)، بسیار فراوان می‌باشند.

۱-۳ - انواع شکستگی‌ها: بر اساس مطالعات صحرایی و آزمایشگاهی که بر روی سنگ‌ها و فرآیندهای تکامل آن‌ها صورت گرفته است، شکستگی‌ها به دو دسته‌ی شکستگی‌های ناشی از ساختی ایجاد شکستگی‌ها می‌توان به عواملی مانند انقباض حاصل از سرد شدن یا خشک شدن سنگ‌ها، حرکات سطحی زمین، هوازدگی، اثر متقابل جنس لایه‌ها، انفجار و شکستگی‌های ایجادشده در اثر حفاری اشاره کرد (برای مثال شکستگی‌های القایی ایجادشده در چاههای نفت). شکستگی‌های زمین ساختی معمولاً در اثر تنש‌های زمین ساختی به وجود می‌آیند. روند کلی این دسته شکستگی‌ها به کمک جهت تنش‌های زمین ساختی محلی تعیین می‌شوند. بنابراین شکستگی‌های زمین ساختی را می‌توان به شکستگی‌های برشی و شکستگی‌های کششی (درزهای شکافها و رگهای تفکیک) کرد (fossen, 2010). شکستگی‌های برشی یا سطح لغزشی، شکستگی‌هایی هستند که حرکت نسبی، موازی شکستگی است. واژه‌ی شکستگی برشی برای شکستگی‌هایی به کاربرده می‌شود که جابه‌جایی

اندکی در حدود میلی‌متر و یا کسری از میلی‌متر در راستای آن‌ها انجام شده باشد. در حالی که اگر طول شکستگی زیاد باشد و روی سطح شکستگی جابه‌جایی و لغزش قابل ملاحظه‌ای صورت گرفته باشد، از واژه‌ی گسل برای شکستگی برشی استفاده می‌کنیم. شکستگی‌های کششی شکستگی‌هایی هستند که کشش، جهت عمود بر دیواره‌ها را نشان می‌دهند. جابه‌جایی در راستای درزه‌ها اندک است و این جابه‌جایی به صورت ماکروسکوپی قابل شناسایی نیست. شکاف، شکستگی‌های کششی هستند که توسط هوا یا سیالات پر می‌شوند. تصاویر این شکستگی‌ها در شکل ۱-۳ دیده می‌شود.

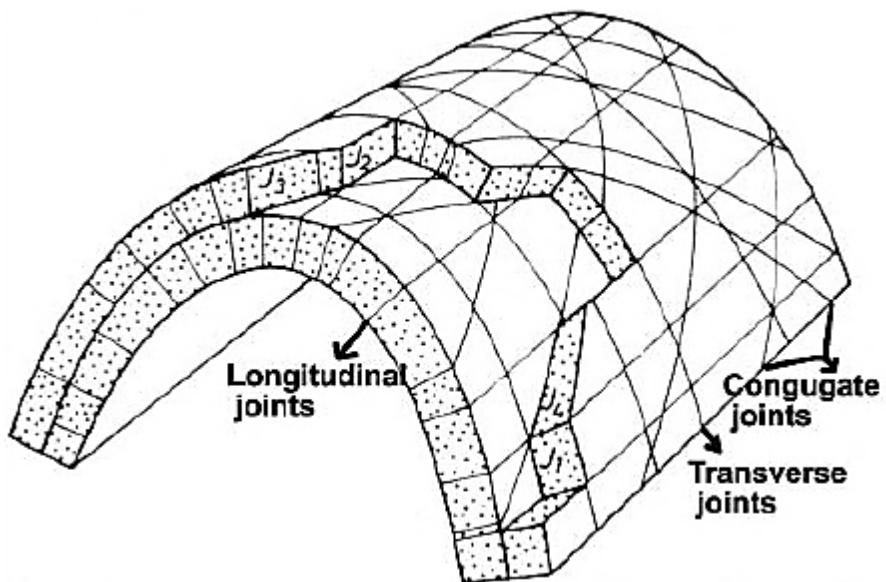


شکل ۱-۳ - الف- شکستگی برشی ب - شکستگی کششی: شکاف (Fossen, 2010)

اصل‌اً شکستگی‌ها همراه با ساختارهای دیگر ایجاد می‌شوند و در صورتی که این ارتباط مستند شود، شکستگی‌ها می‌توانند اطلاعات بالرزشی در مورد ساختارهای مرتبط ارائه دهند. با توجه به اینکه نیروهای عمل‌کننده بر سنگ‌ها و لایه‌های زمین موجب شکل‌گیری شکستگی‌ها می‌شوند، بنابراین می‌توان نحوه ارتباط شکستگی‌ها را با دیگر ساختارهای زمین در طی فرآیند دگرگشکلی توده‌ی سنگ یا لایه، تعیین کرد و آن را به دو دسته‌ی شکستگی‌های وابسته به چین‌خوردگی و شکستگی‌های وابسته به گسل خوردگی تقسیم کرد.

۱-۱-۳- سیستم شکستگی وابسته به چین‌خوردگی: زمانی که وضعیت و شدت شکستگی‌ها با شکل و روند چین‌خوردگی همخوانی داشته باشد، می‌توان آن‌ها را در رده‌ی شکستگی‌های مرتبط با چین

قرارداد. شکستگی‌های ایجادشده در طی فرآیند چین‌خوردگی را که از آغاز دگرشکلی تشکیل و تا آخرین مراحل دگرشکلی با آن همراه هستند را می‌توان در سه گرو شکستگی قرار دارد. الف: شکستگی مزدوج مایل (conjugate joints) که نسبت به جهت حداکثر کوتاه شدگی زاویه‌ی کمتر از ۴۵ درجه و معمولاً در حد ۳۰ درجه می‌سازند این نوع شکستگی‌ها به صورت قرینه نسبت به محور چین‌خوردگی قرار می‌گیرند ب: شکستگی‌های کششی یا طولی (longitudinal joints) که روند آن‌ها به موازات چین و عمود بر روند کوتاه شدگی است ج: شکستگی‌های عرضی (transverse joint) که روند آن‌ها عمود بر محور چین و به موازات روند حداکثر کوتاه شدگی است که می‌توان این دسته را به عنوان شکستگی‌های کششی در نظر گرفت تقسیم کرد؛ زیرا هنگامی که طبقات، در امتداد عمود بر محور چین تحت فشارش قرار گرفته و چین‌ها را به وجود می‌آورند، در امتداد محور چین تحت کشش واقع می‌شوند، بنابراین در امتداد عمود بر محور چین، شکستگی‌های کششی به وجود می‌آیند. شکل ۲-۳ شکستگی‌های مرتبط با چین را نشان می‌دهد.



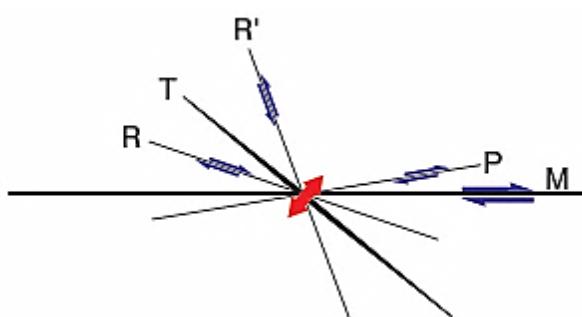
شکل ۲-۳:- توسعه‌ی انواع مختلف شکستگی‌ها در ارتباط با چین‌خوردگی (Ramsay & huber, 1987)

(1987)

۳-۱-۲-سیستم شکستگی‌های وابسته به گسل خوردنگی: برخی از شکستگی‌ها می‌توانند ناشی از فعالیت گسل‌ها باشند و در مناطق گسلی بر روی واحدهای سنگی قابل‌رؤیت هستند. برخی از این شکستگی‌ها بدون جابه‌جایی باقی‌مانده و برخی دیگر ممکن است به‌تبع فعالیت در منطقه‌ی گسل جابه‌جایی‌های نه‌چندان بزرگ را متحمل شوند و گسل‌های کوچک و فرعی نسبت به گسل اصلی بسازند. از آنجایی‌که میدان‌های تنش ایجاد‌کننده‌ی گسل و شکستگی‌های مرتبط با آن‌ها مشابه است بنابراین ارتباط بین شکستگی‌ها و گسل‌ها می‌تواند عامل مؤثری در جهت تعیین جهات تنش باشد. انواعی از شکستگی‌ها در ارتباط با گسل ایجاد می‌شوند که از جمله‌ی آن‌ها می‌توان به موارد زیر اشاره کرد:

۱-شکستگی‌های برشی که سطوح آن‌ها به موازات سطوح گسل‌ها است.
 ۲-شکستگی‌های مزدوج که فراوانی کمتری دارند و دو دسته هستند که با یکدیگر زاویه‌ی 60° درجه می‌سازند.

۳-شکستگی‌های کششی که با زاویه‌ی حاده در بین شکستگی‌های مزدوج قرار می‌گیرند.
 شکستگی‌های برشی از عوارضی هستند که در مناطق شکننده به عنوان شکستگی‌های ثانویه همراه با گسل حضور دارند. این گروه نسبت به گسل اصلی در زوایای خاصی هستند و سازوکار حرکتی آن‌ها با سازوکار گسل اصلی مرتبط است. این ارتباط را می‌توان در الگوهایی مانند برشی‌های ریدل که در شکل ۳-۳ نشان داده شده است، مورد بررسی قرار داد. اثر این شکستگی‌ها به صورت یک خط بر روی



شکل ۳-۳-موقعیت شکستگی‌های برشی نسبت به گسل اصلی (Fossen, 2010) این شکستگی‌های ثانویه P و R' و R بر اساس زاویه نسبت به گسل اصلی و سازوکار آن‌ها نام‌های متفاوتی دارند.

سطح گسل نمایان می‌شود. این خط ناشی از تقاطع شکستگی‌های ثانویه و سطح گسل است که بر روی سطح لغزش در جهتی تقریباً عمود بر خط خش‌ها توسعه می‌بادد (Doblas, 1997). شکل‌گیری شکستگی‌های ثانویه روی سطح گسل و نیز زاویه‌ای که این شکستگی‌ها با سطح گسل می‌سازند به خواص مکانیکی سنگ (زاویه‌ی اصطکاک داخلی و نیروی چسبندگی) و شرایط فیزیکی بستگی دارد.

۲-۳- انواع روش‌های مطالعه‌ی شکستگی‌ها: مطالعه‌ی شکستگی‌ها می‌تواند بر مبنای مشاهدات رخنمون‌های سطح زمین و یا مطالعه و تفسیر داده‌های زیرسطحی باشد. در مطالعات سطحی جهت شناسایی و بررسی خصوصیات ساختاری، شکستگی‌ها در رخنمون‌های سطحی مورد توجه قرار می‌گیرد. در این روش برداشت‌های سطحی از شکستگی‌ها، گسل‌ها و چین‌ها و سایر عوامل ساختمانی انجام می‌شود و سپس به تحلیل و بررسی داده‌ها پرداخته می‌شود. در مطالعات سطحی روش‌های متفاوتی جهت جمع‌آوری داده‌ها و برداشت شکستگی‌ها وجود دارد که از جمله آن می‌توان به روش انتخابی، کمیتی، فهرست‌نویسی و پیمایشی اشاره کرد (Marshak&mitra, 1998).

در مطالعات زیرسطحی شکستگی‌ها معمولاً از مغزه‌های به دست آمده از حفاری‌ها، داده‌های ژئوفیزیکی و نیز از لاغ‌های تصویری چاه‌ها استفاده می‌شود. در این روش مطالعه اطلاعات موردنیاز در حفاری‌ها می‌تواند با روش‌های مستقیم از مغزه‌های جهت‌دار و معمولی و یا از روش‌های غیرمستقیم شامل برداشت اطلاعات حفاری حاصل از هرزروی گل، نمودارهای چاه پیمایی و به خصوص نمودارهای تصویری مانند Formation) micro scanner) FMS، FMI و... به دست بیاید.

۳-۱- اهمیت شکستگی‌ها از دیدگاه زمین‌شناسی نفت

در زمین‌شناسی نفت شکستگی‌ها از نظر حرکت سیالات پراهمیت هستند. لذا شکستگی‌ها به عنوان عاملی در ایجاد تراوایی و تخلخل ثانویه یاد می‌شود. ولی باید این نکته را متذکر شد که تأثیر شکستگی‌ها بر روی مخازن نفت و گاز از دوسو قابل بررسی است: زمانی که شکستگی‌ها باز

می‌باشد، به عنوان عاملی در ایجاد تولید و ازدیاد تراوایی به شمار می‌روند و بدین ترتیب شکستگی‌ها می‌توانند یک مخزن با تراوایی کم را یک مخزن با تراوایی و تولید بالا تبدیل کنند. اما زمانی که شکستگی‌ها به وسیله سیمان پرشده باشند، به عنوان سدی در برابر جریان سیالات عمل می‌کنند. به دلیل همین رفتارهای متفاوت شکستگی‌هاست که نمی‌توان از مطالعه شکستگی‌ها در مراحل اکتشاف، تولید و ازدیاد برداشت مخازن صرف نظر کرد.

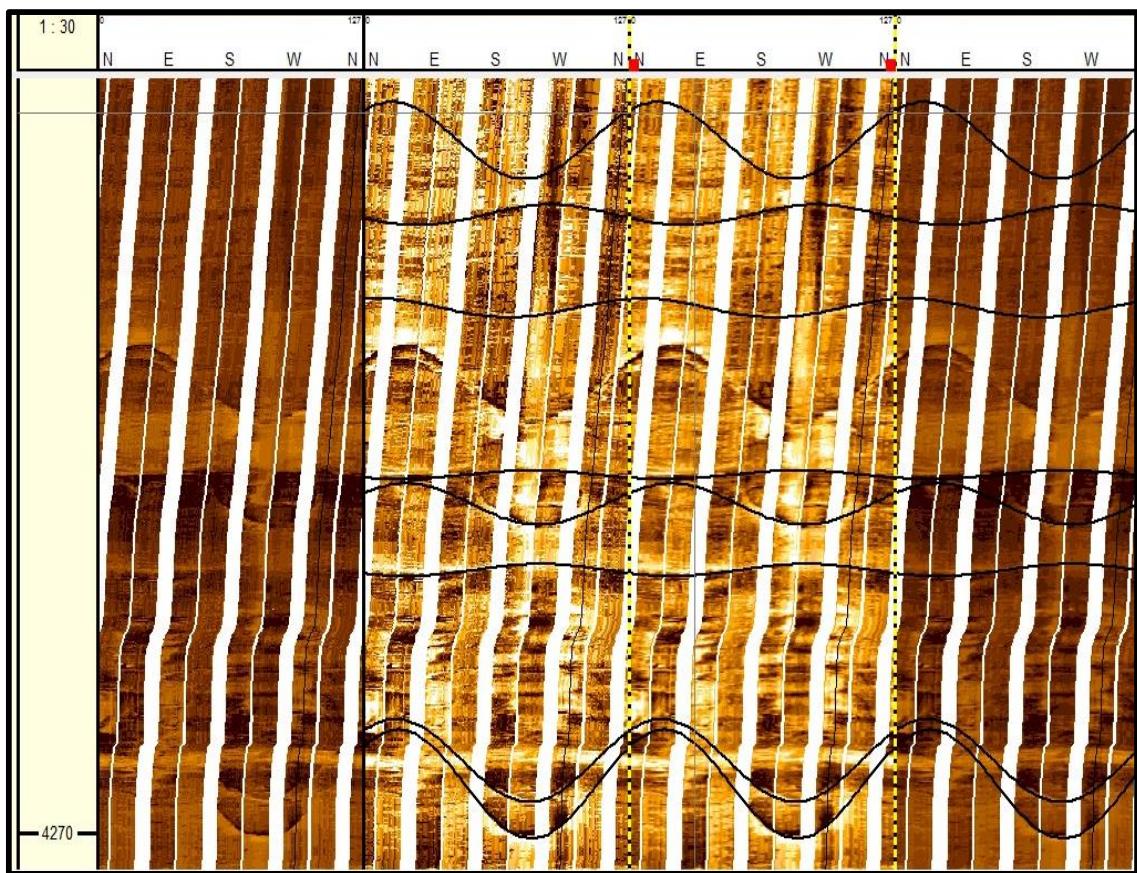
۳-۳- مبانی چاهنگاری تصویری

از جمله ابزارهای دقیقی که در چاه مورداستفاده قرار می‌گیرند، ابزارهای تصویری نام دارند. سالیان دراز ناتوانی زمین‌شناسان در مشاهده‌ی زمین‌شناسی مخزن، منجر به عجز آن‌ها در شناخت صحیح از مخزن شده بود. رابطه‌ی میان ساختهای کوچک مقیاس و تنوع رخساره‌ها را می‌توان از طریق مشاهده‌ی رخنمون آن‌ها در سطح زمین بررسی نمود، اما در چاه این رابطه به جز بخشی از اطلاعات که از مغزه‌ها به دست می‌آید، ناشناخته باقی می‌ماند. یکی از بهترین راه حل‌ها که برای رفع این مشکل ابداع شده است ایجاد تصاویری با کیفیت بالا از چاه است.

با ابداع نمودارهای FMI یا (Full-bore Formation Micro Imager) زمین‌شناسان امکان دست‌یابی و آنالیز جزئیاتی را یافتند که دست‌یابی به این داده‌ها از راههای دیگر چندین سال ممکن بود به طول انجامد. نمونه‌ای از تصاویر FMI در شکل ۳-۴ نمایش داده شده است.

تصاویر FMI می‌توانند رخساره‌های با مقیاس کوچک و شکستهای بسیار ریز و استیلولیت‌ها را مشخص نماید. توسط این عملیات اجرایی بینظیر زمین‌شناسان این امکان را یافتند که شناخت کاملی از ویژگی‌های مخازن نفتی پیدا کنند.

شبیه‌سازی چاه در اواخر سال ۱۹۶۰ همراه با ابداع (Bore Hole Tele Viewer(BHTV) آغاز گشت. این ابزار توسط صنعت نفت و گاز برای استفاده در عملیات اجرایی نامناسب معرفی شد.



شکل ۴-۳- نمونه‌ای از تصاویر FMI

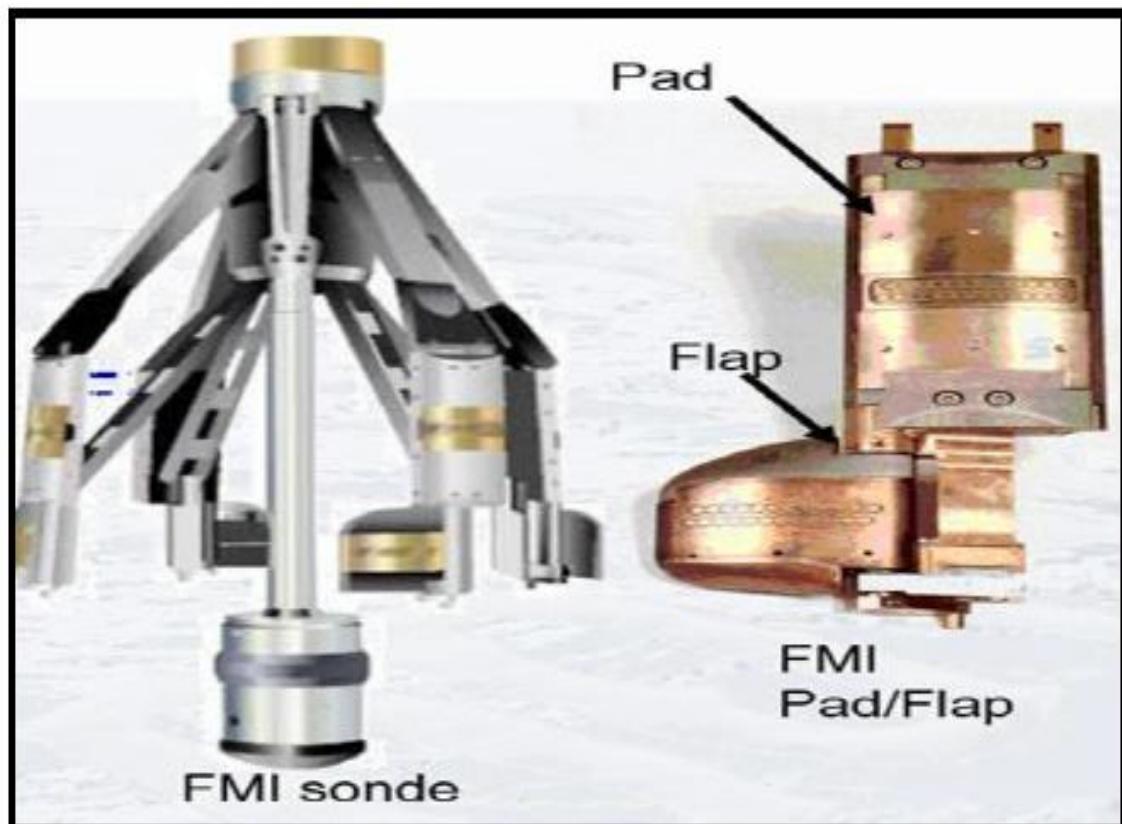
تکنولوژی بعدی ابداع شده در تصویرسازی چاه با نام میکرواسکنر سازندی، پله بزرگی به سوی پیشرفت تلقی می‌گردد. تصاویر تمیز و واضح به دست آمده از این ابزار باعث پیشرفت زیادی در تصاویر حاصل از چاه شده است. با این وجود حتی میکرواسکنرهای سازندی نیز نمی‌توانند جزئیات تصاویر را نمایان سازند.

اما ابزار FMI تصاویری در حد تفکیک و شناسایی لایه‌های بسیار نازک ایجاد کرده است. برای اولین بار زمین‌شناسان با استفاده از این تصاویر توانستند میان ساختارهای کوچک مانند لایه‌های مورب، استیلوولیت‌ها، درزهای کششی و شکستهای مو مانند، به طور واضح تفاوت قائل شوند. با استفاده از این تصاویر می‌توان نقشه‌های تغییرات رخسارهای و تغییرات نوع تخلخل که برای طرح‌ریزی توسعه مخازن پیچیده به آن‌ها نیاز داریم تهیه کرد. با استفاده از این تصاویر همراه با توانایی آنالیز ساختارهای رسوبی مانند لایه‌بندی مورب و تغییرات تخلخل زمین‌شناسان این امکان را پیدا می‌کنند که ژئومتری

مخازن، چگونگی تهنشست و تشکیل مخازن منطقه را با در صد بالاتری پیش‌بینی نمایند. از تصاویر حاصل از FMI در تعداد زیادی از میدان‌نفتی ایران از جمله هفتگل، آزادگان، اهواز مارون، پارس جنوبی، بی‌بی حکیمه، آسماری، کوشک و میدان دی استفاده شده است. این مطالعات به آشکارسازی سیستم شکستگی‌ها که بر عملیات اجرایی چاه تأثیرگذار است کمک می‌نماید. از این تصاویر در دست‌یابی به اثرات تکتونیکی تأثیرگذار بر مخزن استفاده می‌شود.

۳-۱-۳-۳-اصول کار در تهیه تصاویر FMI

این ابزار اندازه‌گیری خود را توسط استفاده از جریان‌های رایج موجود در سازند انجام می‌دهد. الکترود بالایی از ابزارهای الکترونیکی و الکترود پائینی از بخش صفحه‌ای تشکیل شده است. این ابزار از همپوشانی چاه‌ها، اندازه‌گیری‌هایی با حد تفکیک بالا در مقیاس استاندارد (۵/۸ اینچ یا کمتر) تهیه می‌نماید.



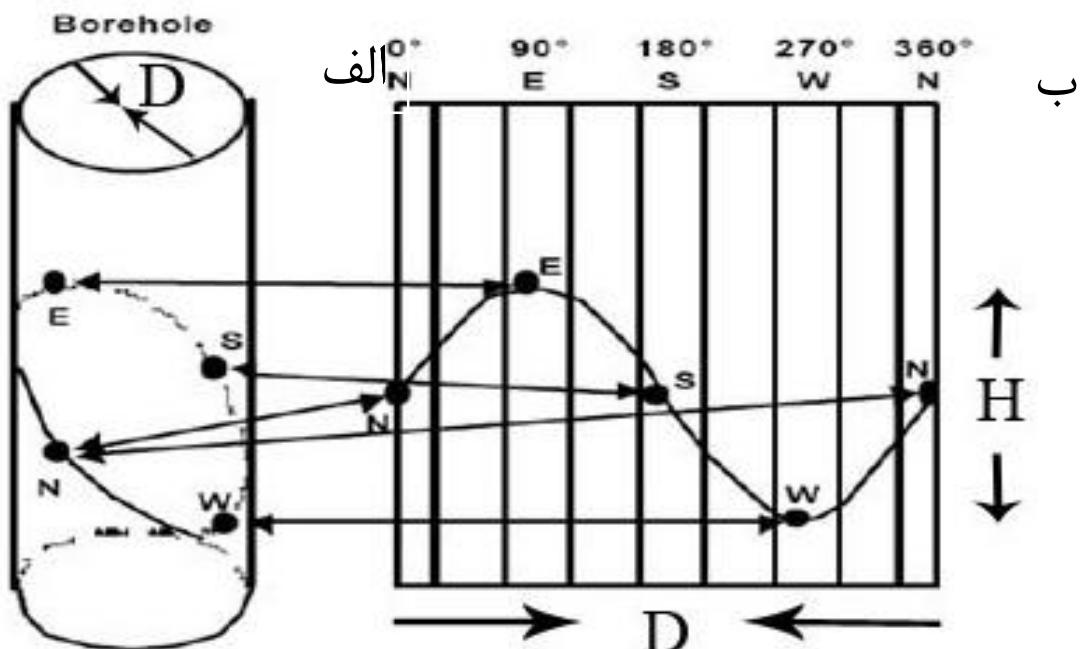
شکل ۳-۵-سمت چپ ابزار FMI و سمت راست بالشتک و سنسور در ابزار برگرفته از schlumberger 1991

مناطق با رنگ سفید در تصاویر FMI شاخص نواحی با مقاومت بالا (مانند آنیدریت و یا هیدروکربور موجود در منافذ) می‌باشد و نواحی با رنگ تیره زون‌هایی با مقاومت پائین، منافذ پرشده از آب یا شیل است. در شکل ۳-۵ نمایی از ابزار FMI و بالشتک‌های تصویربرداری آن نشان داده شده است.

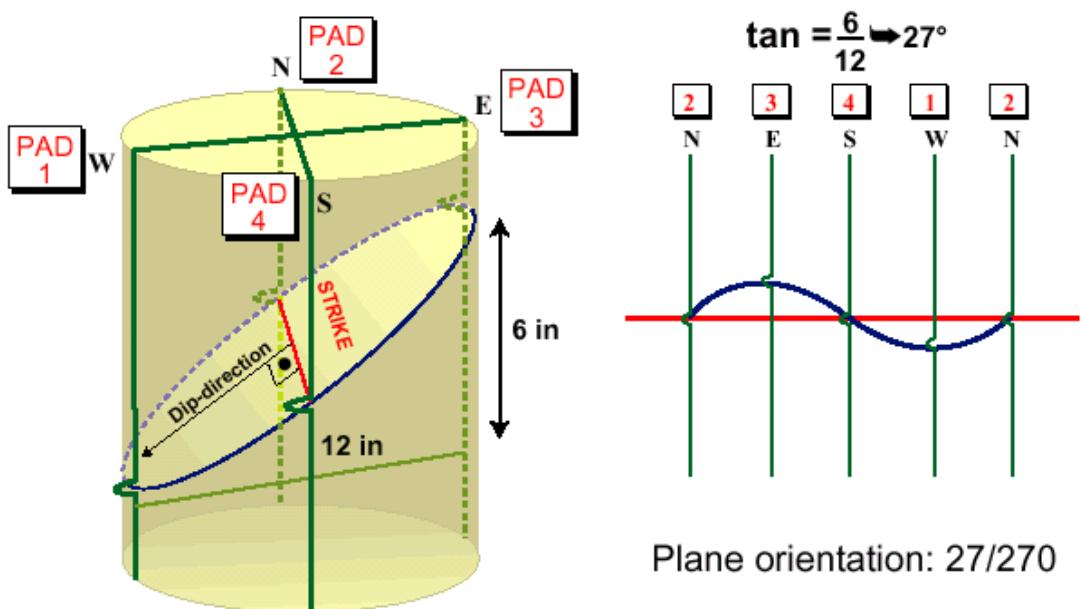
لاغ تصویری، تصویری استوانه‌ای از دیواره چاه است. هر پدیده صفحه‌ای شکل، مانند لایه‌بندی و شکستگی، که چاه را به صورت غیر قائم قطع کرده باشد، در استوانه چاه به شکل بیضی دیده می‌شود. در صورتی که استوانه در امتداد محورش بریده و باز شود، پدیده‌ی صفحه‌ای به صورت یک موج سینوسی ظاهر می‌شود (شکل ۳-۶). از روی شکل موجی آن می‌توان آزیموت جهت شیب و شیب لایه را به دست آورد. آزیموت لایه تقریباً برابر با آزیموت قعر موج است. برای به دست آوردن شیب لایه از رابطه (۱) استفاده می‌شود. شیب به دست آمده شیب حقیقی لایه است.

$$\Theta = \tan^{-1} \frac{H}{D} \quad (1)$$

که در این رابطه Θ زاویه‌ی شیب سطح، H دامنه‌ی موج سینوسی و D قطر چاه و طول موج آن است. در شکل ۳-۷ مثالی برای درک بیشتر این مسئله آورده شده است.



شکل ۳-۶- الف- تصویر استوانه‌ای از دیواره چاه و صفحه‌ای که چاه را به صورت غیر قائم قطع کرده است.
ب- تصویر بازشده استوانه چاه و نمایش موج سینوسی حاصل از باز شدن پدیده‌ی صفحه‌ای برگرفته از schlumberger1991



شکل ۳-۷-در این شکل قطرچاه و دامنهٔ موج به ترتیب با اعداد ۱۲ و ۶ اینچ هست که زاویهٔ Θ به دست آمده در نهایت ۲۷ درجه است برگرفته از Schlumberger 1991.

در این شکل همان‌طور که مشاهده می‌شود یک پدیده‌ی صفحه‌ای، استوانه‌ی چاهی به قطر ۱۲ اینچ را قطع کرده است. که این عدد در فرمول D می‌باشد. دامنهٔ صفحه‌ی باز شده ۶ اینچ است. که در فرمول H می‌باشد. همچنین در شکل بازشدهٔ صفحه مشاهده می‌شود که جهات جغرافیایی با اعدادی نمایش داده شده است. که یک دایره‌ی کامل را نشان می‌دهد. عدد ۲ در سمت چپ شروع دایره را با جهت N نشان می‌دهد و به ترتیب بقیهٔ جهات جغرافیایی ادامه دارد تا جایی که دایره‌ی کامل نشان داده شود و دوباره به جهت N برسیم. هر کدام از این جهات عدد مخصوص به خود را در روی دایره دارند که قعر موج سینوسی روی هر نقطه‌ای قرار بگیرد، عدد آن نقطه مقدار آزیموت صفحه را نشان می‌دهد. که در این مثال نقطه قعر موج روی جهت W قرار گرفته است که روی دایره تصویر عدد این جهت ۲۷۰ می‌باشد. بنابراین با توجه به فرمول هندسه‌ی این صفحه $27/270$ می‌باشد.

۳-۲-۳- مراحل ساخت تصویر

فرمت اطلاعات دریافتی DLIS و LAS می‌باشد. برای ساخت تصاویر از نرم افزار Geolog استفاده می‌شود . برای مطالعه روی تصاویر ابتدا باید تصاویر ساخته شده و روی آن‌ها تصحیحاتی انجام شود که این مراحل به صورت زیر انجام شده است:

۱- تعریف پروژه برای نرم‌افزار

۲- وارد کردن اطلاعات چاه مورد نظر در نرم‌افزار

۳- وارد کردن تصویر اولیه و انجام تصحیح سرعت بر روی آن: در زمانی که تصویرگر درون چاه مشغول به تهیه تصویر است تغییراتی در سرعت ابزار ایجاد می‌شود. به علت درگیری و چسبندگی ابزار به دیواره چاه سرعت دستگاه کاهش یافته و کشیدگی کابل به وجود می‌آید سپس ناگهان ابزار رها می‌شود و شتاب می‌گیرد. چون داده‌ها به صورت میلیمتری برداشت می‌شود تصحیح سرعت از اهمیت بالایی برخوردار است.

۴- انجام مرحله‌ی Image Generation که طی آن تصویر تولید می‌شود.

۵- اجرا کردن ماجول Equalize که به این پدیده عمل یکسان‌سازی می‌گویند. برای به دست آوردن پاسخ‌های یکنواخت و همگن داده‌های مربوط به هر کanal باید اصلاح شوند.

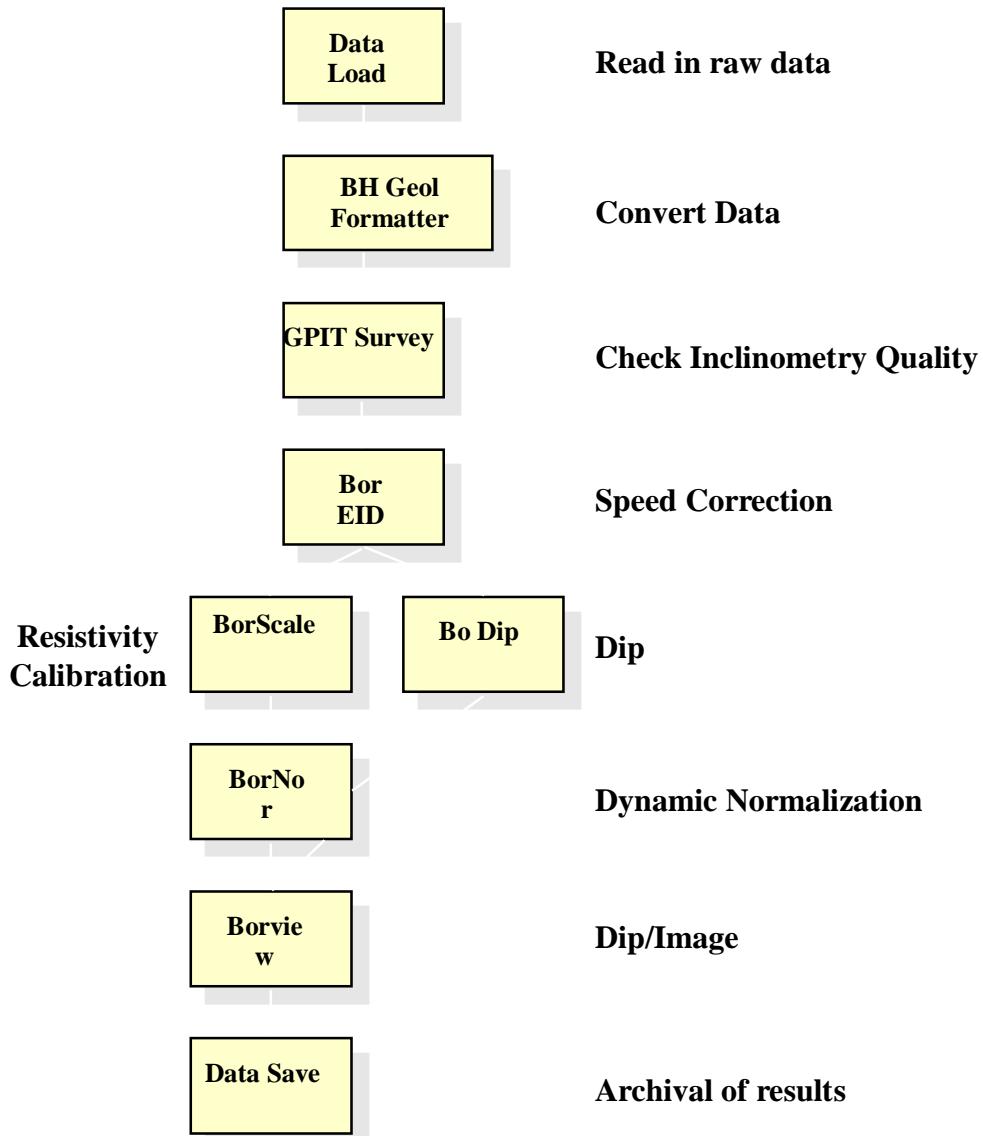
۶- مرحله‌ی Normalize که بهنجار سازی را انجام می‌دهد و کیفیت تصویر در اثر اجرای این ماجول افزایش می‌یابد. در این مرحله ۲ تصویر استاتیک و دینامیک تولید می‌شود. در تصویر دینامیکی جزئیات بیشتری اعم از شکستگی‌های کوچک مقیاس قابل تشخیص است.

۷- نشان دادن تصویر در یک Track که از قسمت Insert image این Track جدید را باز کرده و تصویری که تصحیحات روی آن انجام شده را روی این قسمت وارد می‌کنیم.

۸- یک Track که بتوانیم شیب‌ها را روی آن نمایش دهیم از طریق Dip Insert باز می‌کنیم. باید توجه داشته باشیم که از Log Set Full که لاغ‌هایی که نیاز است را در set ساخته شده کپی کنیم تا بتوانیم شیب‌ها را علامت‌گذاری کنیم برای مثال Devi و Hazi

۹- روی Track تصویراز قسمت Dip Edit شروع به پیک کردن موارد موردنظر می‌کنیم. هر پدیده صفحه‌ای شکل، مانند لایه‌بندی و شکستگی، در استوانه چاه به شکل بیضی دیده می‌شود. از روی شکل سینوسی می‌توان آزیموت و شیب لایه را به دست آورد. در این قسمت می‌توانیم نوع پدیده‌ی صفحه‌ای که پیک می‌کنیم همچنین کیفیت آن و سایر تنظیمات را انجام دهیم.

۱۰- در این مرحله بعد از مشخص کردن سطوح لایه‌بندی و شکستگی‌ها و سایر پدیده‌های داخل چاه به تحلیل و تفسیر آن‌ها می‌پردازیم. در شکل ۸-۳ مراحل بازخوانی داده‌ها و ساخت تصاویر به صورت تصویری مشاهده می‌شود.



شکل ۸-۳-مراحل ورود دیتا و تصحیحات در نرم افزار ژئولوگ

علائم به کاررفته در نرم افزار: برای نمایش شیب از یک علامت به نام Tadpole (بچه قورباغه) استفاده می‌گردد. هر تدپول از یک سر دایره‌ای یا مثلثی تشکیل شده که مقدار شیب را نشان می‌دهد. یعنی این قسمت دایره‌ای در هر قسمتی از صفحه‌ی لگاریتمی باشد مقدار شیب را نشان می‌دهد و یک دم کوتاه برای نشان دادن جهت شیب تشکیل شده است. جدول ۱-۳ علامت‌های نشان داده شده در نرم افزار را برای موارد مختلف شناسایی شده درروی لاگ تصویری نمایش می‌دهد.

جدول ۱-۳-علامت‌های به کاربرده شده در نرم افزار برای عوارض شناسایی شده

علامت در نرم افزار	عارضه‌ی شناسایی شده روی نمودار
	شکستگی
	لایه‌بندی
	ریزش دیواره‌ی چاه
	شکستگی کششی

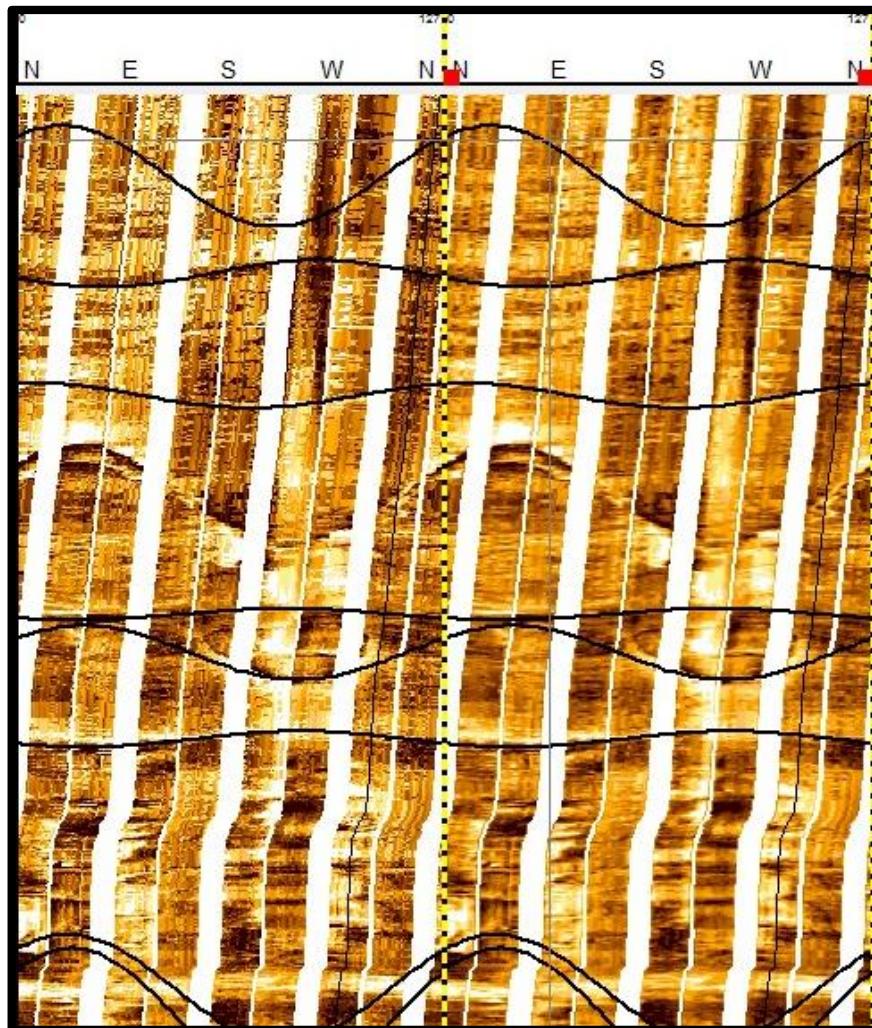
۴-۴- شکستگی‌های زیرسطحی

یکی از عوامل مهم تأثیر شکستگی‌ها در تخلخل و تراوایی شکل شناسی سطح شکستگی‌ها است. بررسی شکل‌شناسی می‌تواند با مطالعه‌ی نمودارهای تصویرگر و نیز مغزه‌ها و رخنمون‌ها صورت گیرد. در چاه‌ها شکستگی‌ها به دو دسته‌ی شکستگی‌های طبیعی و شکستگی‌های القایی تقسیم می‌شوند. شکستگی‌های طبیعی به دو دسته باز و پر شده تقسیم می‌شوند. شکستگی‌های القایی هم شامل ریختگی‌های دیواره‌ی چاه و شکستگی‌های کششی ناشی از عملیات حفاری می‌شوند که در ادامه به توضیح هر کدام پرداخته می‌شود.

۴-۴-۱- شکستگی‌های طبیعی:

شکستگی‌های باز: در این شکستگی‌ها، فضای میان دو دیواره شکستگی‌ها پرشده نیستند. چنین شکستگی‌هایی کanal‌های پرتراوا برای جریان سیالات در سنگ را به وجود می‌آورند. مقدار تراوایی آن‌ها تابعی از پهنای اولیه (فضای بین دو دیواره شکستگی) و زبری سطح دیواره‌ها است. معمولاً از

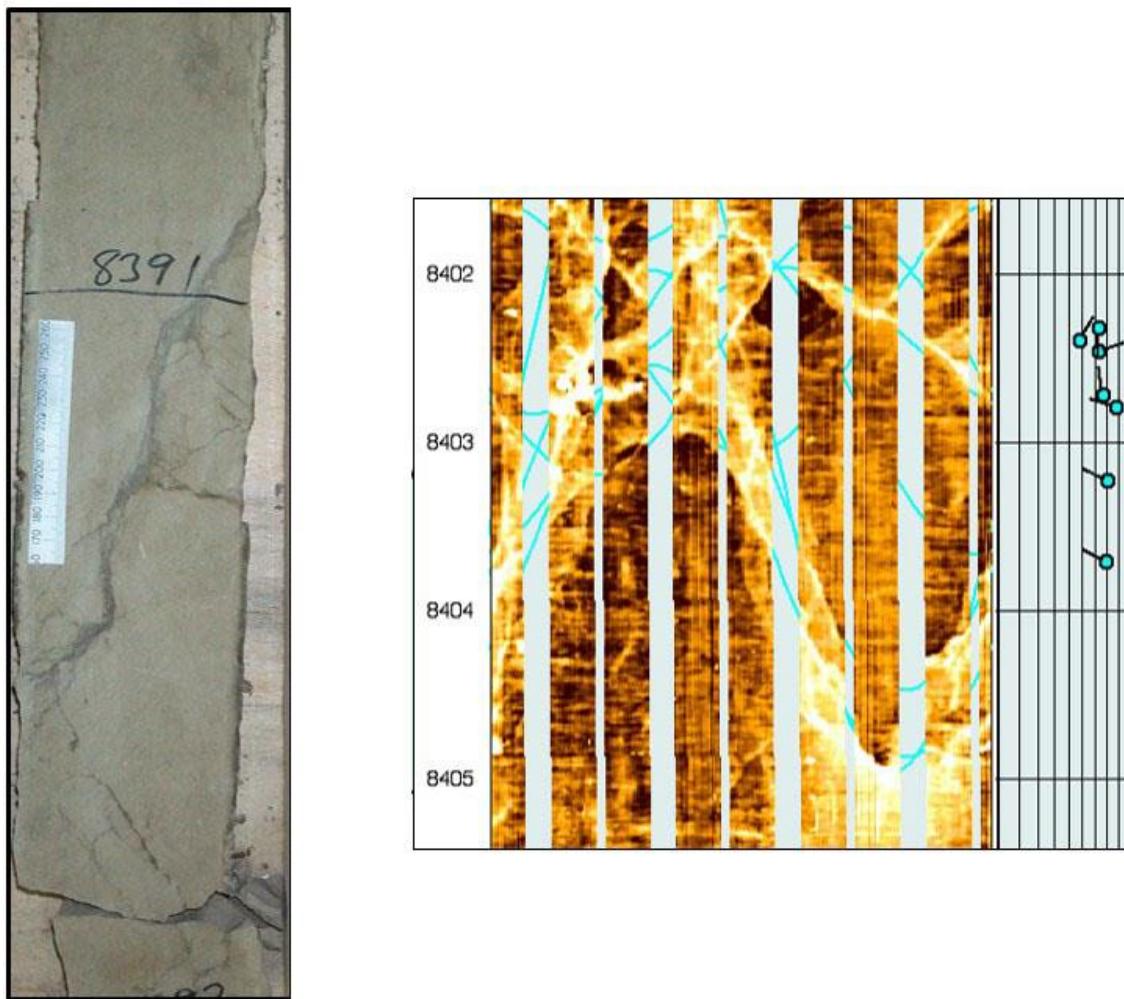
گل حفاری پر می‌شوند. لذا اگر گل رسانا باشد، مقاومتی که در این قسمت توسط ابزار تصویری مانند FMI ثبت می‌شود از زمینه کمتر است و به صورت یک موج سینوسی کامل یا ناپیوسته تیره‌رنگ در نمودارهای تصویری دیده می‌شوند. در صورتی که مخزن دارای تعداد زیادی از این نوع شکستگی‌ها باشد پتانسیل تولید بالایی دارد. شکستگی‌های باز طبیعی بر اساس ظاهر و پیوستگی در اطراف گمانه به شکستگی‌های باز، شکستگی‌های باز ناپیوسته، شکستگی‌های باز احتمالی و شکستگی‌های باز متفرقه دسته‌بندی می‌شود. نمونه‌ای از این شکستگی‌ها در شکل ۹-۳ دیده می‌شود.



شکل ۹-۳- نمونه‌ای از شکستگی‌های باز در لاغ FMI

شکستگی‌های پرشده: این شکستگی‌ها، ابتدا دارای دهانه باز بوده، اما در طی دیاژنز توسط سیمان‌های دیاژنتیکی که اغلب شامل کلسیت، کوارتز، دولومیت و انیدریت می‌باشند، پرشده‌اند. پهنه‌ای دهانه پرشدگی آن‌ها ممکن است در طول گمانه تغییر کند. پرشدن شکستگی‌ها گاهی کامل و زمانی

ناقص است و تأثیر این گونه شکستگی‌ها بر تراوایی سنگ تابعی از کامل و یا ناقص بودن آن است. این شکستگی‌ها بر روی نمودارهای تصویری به صورت یک موج سینوسی روشن ظاهر می‌شوند. نمونه‌ای از شکستگی‌های پرشده در شکل ۳ نمایش داده شده است. این شکل قسمتی از تصویر چاه را نشان می‌دهد که با مغزه‌ی به دست آمده از همین عمق مقایسه شده است. مغزه‌ها علاوه بر اطلاعاتی مانند تخلخل، تراوایی و چگالی می‌توانند در مورد شکستگی‌ها نیز اطلاعات فراوانی نظیر شکل، نوع و همچنین هندسه‌ی آن‌ها در اختیار قرار بدهند. در این شکل شکستگی‌های بسته‌ی شناسایی شده در روی تصاویر در مقایسه با مغزه به دست آمده از عمقی از چاه، تائید می‌شوند. بر روی مغزه پرشدگی شکستگی‌ها دیده می‌شود.

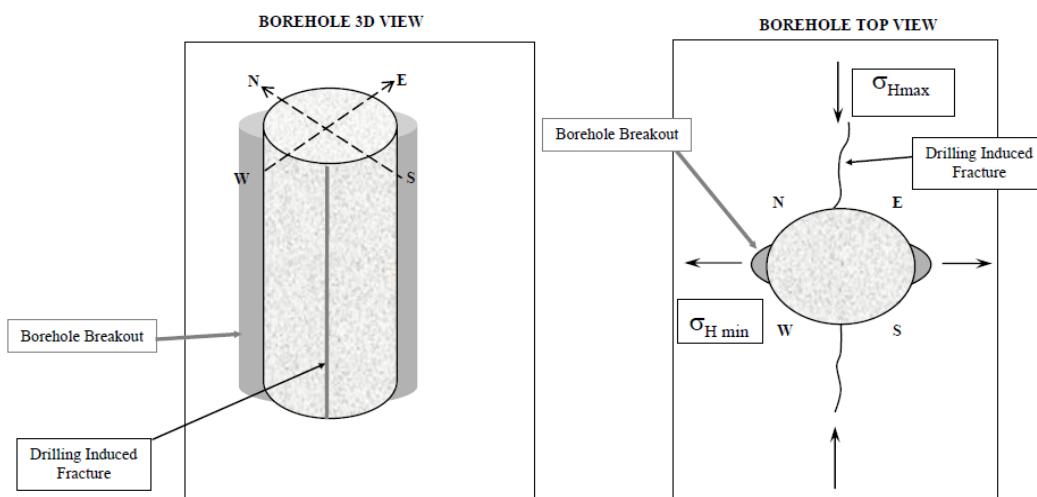


شکل ۳ - نمونه‌ای از شکستگی‌های بسته در لاغ FMI و مقایسه‌ی آن با مغزه‌ی به دست آمده از همین اعماق

۴-۴-۳- شکستگی‌های القایی

گسیختگی دیواره‌ی چاه در نمودار الکتریکی FMI: گسیختگی دیواره چاه(Borehole Breakout)

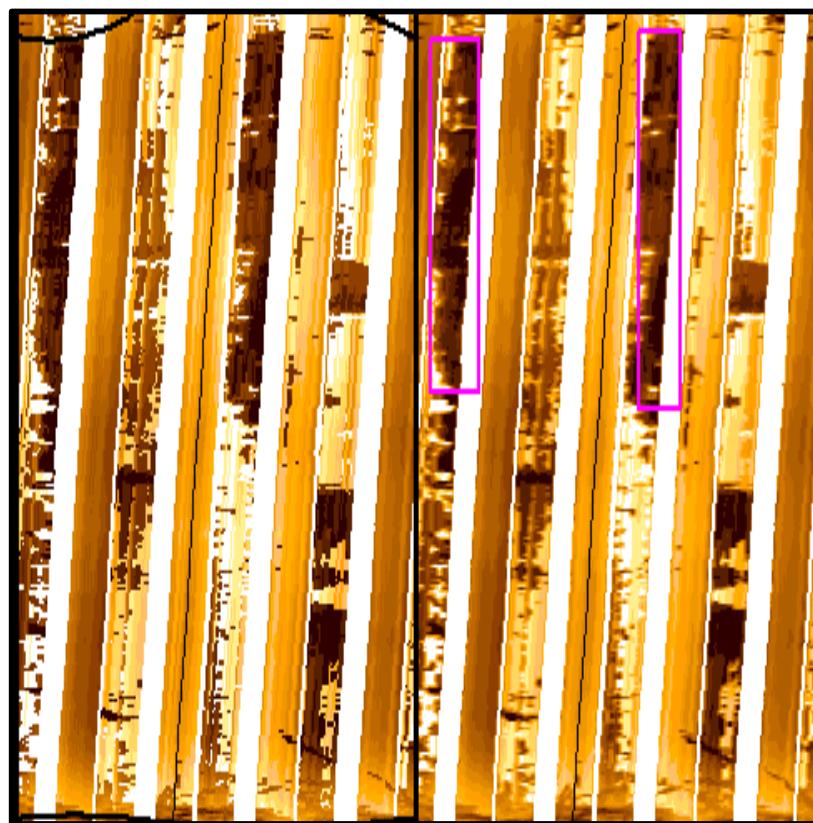
(که شاید بتوان آن را نوعی نقص برشی مرتبط با عملیات حفاری معرفی نمود، همان طویل‌شدگی چاه در راستای یکی از قطرها می‌باشد، به‌گونه‌ای که در اثر برش قسمتی از دیواره‌ی چاه مقطع عرضی چاه از حالت دایره به بیضی تبدیل می‌گردد. استفاده از گل حفاری سبک، به عنوان اصلی‌ترین عامل شناخته شده در این فرآیند، سبب کاهش فشار چاه در مقایسه با فشار سازند گردیده و به عبارت دیگر غلبه تنش مماسی (حلقوی) بر تنش شعاعی وارد بر دیواره چاه، ایجاد کننده دسته‌ای از شکستگی‌های برشی در راستای یکی از قطرهای چاه که موازی با σ_h است می‌باشد. (قاسم العسگری ۱۳۹۰)



شکل ۳-۱۱- شماتیکی از گسیختگی‌های دیواره‌ی چاه و شکستگی‌های کششی و جهات تنش با توجه به آن‌ها نقل از (Kulander 1987)

با گذشت زمان، ریزش تدریجی سازند در این نواحی به دلیل ناپایداری، سبب طویل‌شدگی این قطر چاه می‌شود (شکل ۳-۱۱). از آنجائی که این پدیده رابطه عکس با تنش هیدرو استاتیک دارد، لذا افزایش وزن گل حفاری کمک بزرگی در پیشگیری از این پدیده به حساب می‌آید. ریزش دیواره چاه و طویل‌شدگی در راستای یکی از قطرهای آن، مانع از اتصال تعدادی از بالشتك‌های موجود در ابزار FMI با سازند می‌گردد. از این‌رو در محل طویل‌شدگی دو نوار مبهم و هاله مانند با فاصله ۱۸۰ درجه از یکدیگر

بر روی تصویر الکتریکی ظاهر می‌گردد که کیفیت تصویر را در تفسیر رخساره‌های زمین‌شناسی کاهش می‌دهد. (قاسم العسگری ۱۳۹۰) نمونه‌ای از ریزش‌های دیواره‌ی چاه بر روی نمودارهای تصویری در شکل ۱۲-۳ نشان داده شده است. در منابع مختلف این شکستگی با عنوان‌های گسیختگی دیواره‌ی چاه، ریزش دیواره‌ی چاه و شکستگی برشی نام برده شده است.

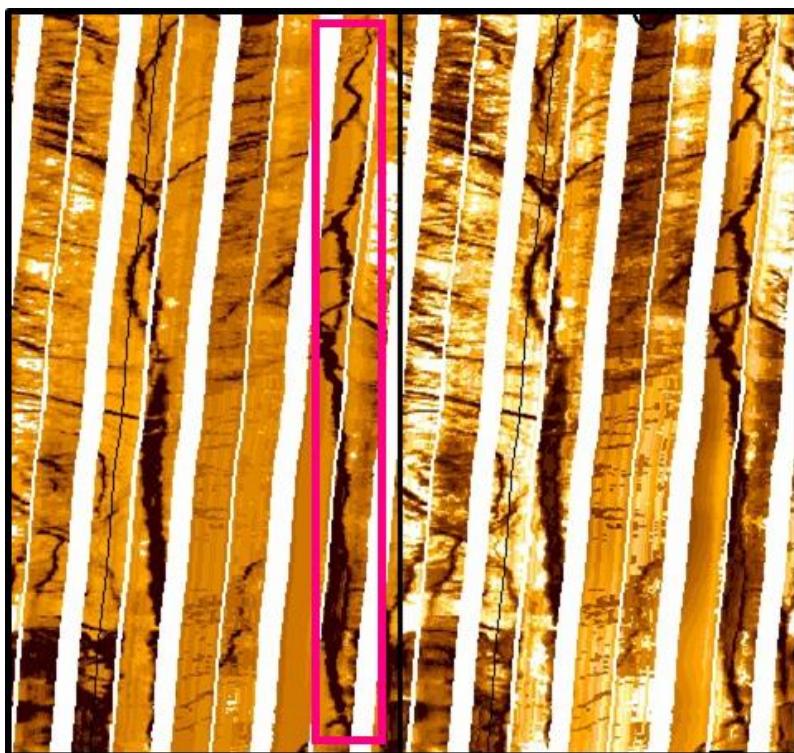


شکل ۱۲-۳- نمونه‌ای از گسیختگی مشاهده شده در چاه

شکستگی‌های حاصل از عملیات حفاری و اثر آن‌ها بر روی نمودار الکتریکی FMI: مشابه با جهت‌گیری ترجیحی گسیختگی چاه، دیواره چاه‌های حفر شده در مناطقی با حالت تنش در جای ناهمگن، در شرایط استفاده از گل حفاری سنگین، دچار شکستگی‌های کششی در جهت تنش افقی حداقل می‌گردند که به شکستگی‌های حاصل از عملیات حفاری (Drilling-Induced Fractures) معروفند. در شرایط استفاده از گل حفاری سنگین، افزایش فشار چاه در مقابل فشار سازنده، منجر به غلبه تنش شعاعی بر تنش مماسی (حلقوی) شده و سبب ایجاد شکستگی‌های کششی می‌گردد. بنابراین همواره

جهت عمود بر گسیختگی را نشان می‌دهند. علاوه بر وزن نامناسب گل، بار روی متنه، برداشته شدن وزن لایه‌های بالایی از روی لایه‌های زیرین در هنگام حفاری و بالاخره خصوصیات سنگ و تنש‌های درجای منطقه‌ای از دیگر عوامل کنترل کننده این شکستگی‌ها می‌باشند (غفوری، ۱۳۹۱).

تفکیک این شکستگی‌ها با نفوذ محلی و کم تا نزدیکی دیواره چاه که نقش مهمی در زهکشی از مخزن ایفا نمی‌کنند، از شکستگی‌های طبیعی امری ضروری و در عین حال دشوار است و تنها فاکتور قابل استفاده برای این منظور، توجه به نحوه گسترش آن‌ها بر روی نمودارهای تصویری می‌باشد. برخلاف شکستگی‌های طبیعی که معمولاً به صورت متقارن و به شکل امواج سینوسی، محور چاه را قطع می‌نمایند، این شکستگی‌ها به صورت خطوط مستقیم یا موجی طویل با فاصله ۱۸۰ درجه از یکدیگر در طول محور چاه گسترش داشته و به دلیل باز بودن و پرشدگی با سیال رسانای حفاری، همیشه تیره رنگ می‌باشند. نمونه‌ای از این شکستگی‌های کششی بر روی نمودارهای تصویری در شکل ۱۳-۳ نشان داده شده است. در منابع مختلف از برای این نوع شکستگی از کلمات شکستگی حاصل از عملیات حفاری و شکستگی کششی استفاده شده است.

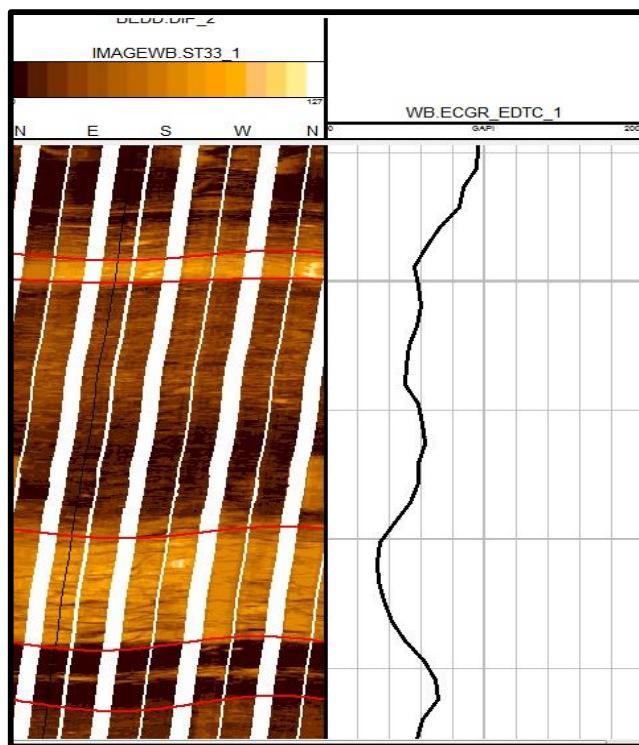


شکل ۱۳-۳ - نمونه‌ای از شکستگی کششی مشاهده شده در چاه

۳-۵-لایه‌بندی : از دیگر عوارض ساختمانی قابل‌شناسایی روی نمودارهای تصویری سطوح لایه‌بندی

هست. ویژگی‌های لایه‌بندی شامل ترکیب سنگ‌شناسی، خواص، مقدار شیب و ضخامت می‌باشد. خواص مکانیکی سنگ، نوع و خصوصیات شکستگی‌ها را تحت تأثیر قرار می‌دهند. جهت‌گیری و ضخامت لایه‌بندی از روی لاغ‌های تصویری قابل‌شناسایی و سایر ویژگی‌های آن قابل تخمین است.

دو طرف سطح لایه‌بندی دارای تباين فیزیکی است که اختلاف مقاومت الکتریکی و تباين صوتی را در محل لایه‌بندی باعث می‌شود، بنابراین در لاغ‌های تصویری، سطح لایه‌بندی به صورت تغییرات ناگهانی مقاومت الکتریکی در تصویر بهنجار شد استاتیکی، در تمام بالشتک‌ها دیده می‌شود. (قاسم العسگری ۱۳۹۰) مرزهای لایه‌بندی در تصاویر حاصل از نمودار به دو صورت دیده می‌شوند: دسته اول به صورت مرزهایی واضح و صفحه‌ای هستند، لایه‌های با شیب لایه‌بندی مطمئن HC (High Confidence) نامیده می‌شوند. دسته دوم مرزهای دارای ابهام و به صورت ناهموار می‌باشند که لایه‌های

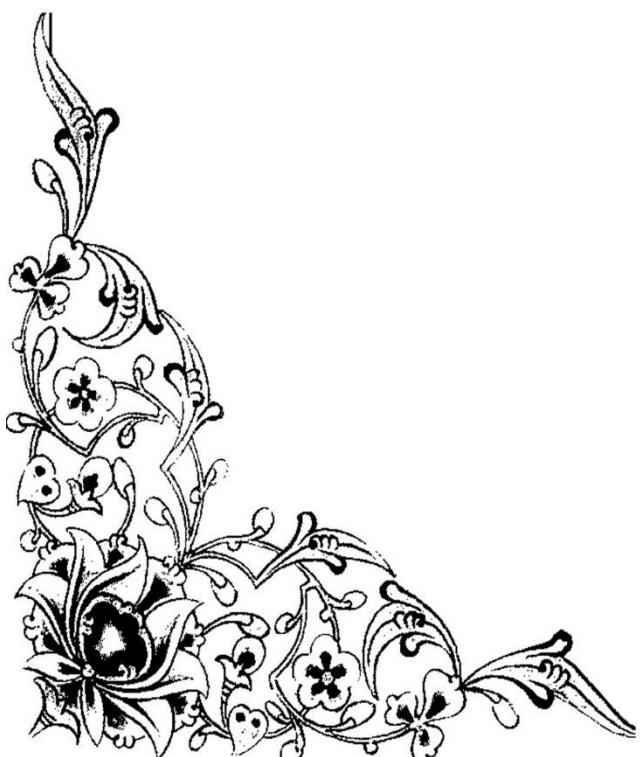


شکل ۳-۱۴- نمونه‌ای از سطوح لایه‌بندی در لاغ FMI

با شیب لایه‌بندی نامطمئن LC (Low Confidence) گفته می‌شوند. نمونه‌ای از سطوح لایه‌بندی شناسایی شده در تصاویر FMI در شکل ۳-۱۴ دیده می‌شود.



فصل چهارم
پیمان مورد مطالعه



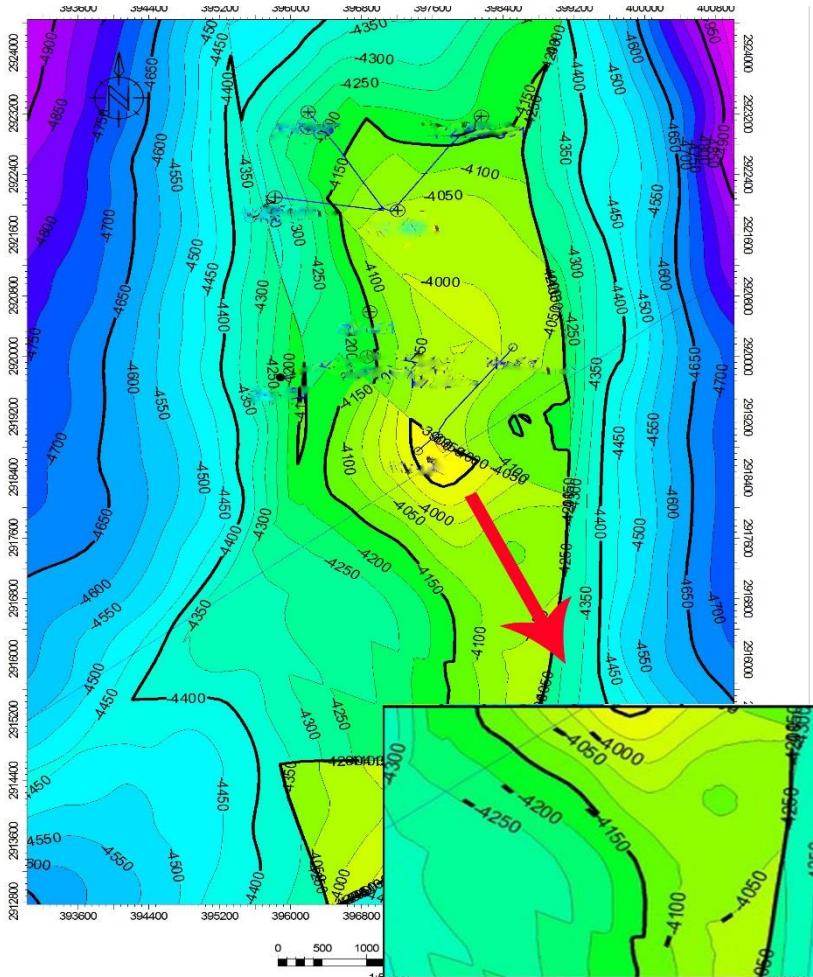
شکستگی‌ها از معمول‌ترین ساختارهای زمین‌شناسی و از مهم‌ترین ساختارها در زمین‌شناسی نفت محسوب می‌شوند. مطالعه‌ی دقیق و بررسی ارتباط بین شکستگی‌ها و عوامل ایجادکننده‌ی آن‌ها ابزارهای مهمی را در اختیار زمین‌شناسان قرار می‌دهد. بررسی نوع شکستگی‌ها و ارتباط آن‌ها با یکدیگر همچنین چگالی شکستگی‌ها در زون‌های مختلف مخزنی برای طرح گسترش میدان و اکتشاف و تولید در میادین هیدروکربوری بسیار حائز اهمیت می‌باشد. همچنین یافتن شکستگی‌های القایی در چاه‌های مورد مطالعه و تفسیر هندسه‌ی آن‌ها دریافت میدان تنش محلی و یا ناحیه‌ای بسیار مهم می‌باشد.

در این بخش ابتدا نقشه‌های همتراز ساختمانی تهیه شده از میدان مورد بررسی قرار می‌گیرد. سپس به بررسی آماری و همچنین دسته‌بندی شکستگی‌های شناسایی شده در نمودار تصویری چاه‌های این میدان پرداخته می‌شود. سپس شبی ساختمانی در هر چاه با توجه به سطوح لایه‌بندی شناسایی شده بر روی نمودارهای تصویری تفسیر می‌شود. در شکل ۴-۲ در فصل دوم موقعیت چاه‌ها بر روی تاقدیس موردنظر و موقعیت نسبی چاه‌های مورد مطالعه نسبت به یکدیگر نشان داده شده است.

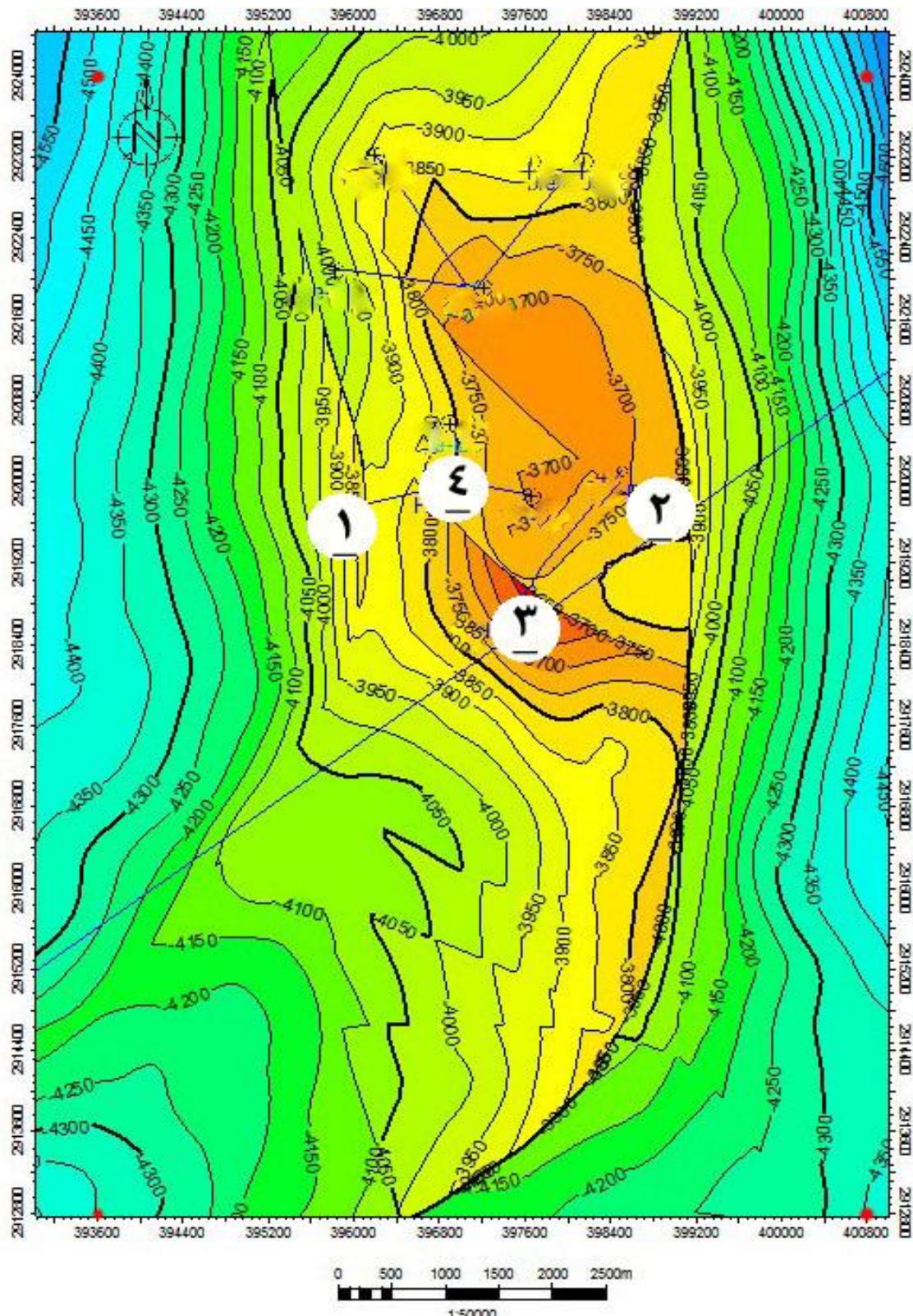
نقشه‌های ساختمانی زیرسطحی (UGC) بر اساس عمق کنتور بندی شده‌اند. همانطور که در اشکال ۱-۴ و ۲-۴، مشاهده می‌شود که روی هر خط کنتور، عدد عمق نوشته شده است که این اعدا منفی می‌باشند و دلیل منفی بودن آن‌ها این است که ساختار مورد مطالعه زیر تراز صفر واقع شده است. شکل ۱-۴ نقشه‌ی ساختمانی زیر سطحی سر سازند داریان در این میدان می‌باشد که در آن ارتفاع منفی خطوط کنتوری مشخص است. خطوط از مرکز یعنی منطقه‌ی لولا به سمت یال‌ها دارای ارزش عددی کمتری می‌شوند که این حالت، برآمدگی ساختاری و تاقدیس بودن میدان مورد مطالعه را تایید می‌کند.

همچنین با توجه به راهنمای نقشه، نواحی دارای رنگ‌های قرمز و زرد ارتفاع بالاتری نسبت به نواحی دارای رنگ‌های سبز و آبی دارند. نقشه‌های ساختمانی زیرسطحی موجود از این میدان مربوط به سراسازندهای ایلام و میشوریف و داریان هستند. در این نقشه‌ها در نقاطی مشاهده می‌شود که طرح خطوط کنتوری بعد از رسیدن به عوارضی خطی تمام می‌شوند و بعد از عارضه‌ی خطی، کنتورها با

ارتفاع متفاوتی، ادامه دارند. در نگاه اول می‌توان این عوارض را گسل‌هایی دانست که باعث انقطاع در طرح خطوط کنترلی شده‌اند. باید توجه داشت که این خطوط تمرکزی روی منطقه‌ی لولا از خود نشان می‌دهند، همچنین دارای طرح منظمی هستند؛ اما به دلیل ادامه دار نبودن آن‌ها در قسمت‌های یالی تاقدیس، نمی‌توان آن‌ها را گسل دانست. بلکه این خطوط شکستگی‌های عمیقی هستند که جایه‌جایی اند کی در امتداد آن‌ها صورت گرفته است که با به هم ریختگی خطوط تراز در نقشه‌های ساختمانی زیرسطحی قابل تشخیص هستند. این شکستگی‌ها می‌توانند به دلیل طرح منظمی که بر روی منطقه‌ی لولا دارند، دارای منشاً اولیه باشند و در زمان تشکیل چین، به وجود آمده باشند. شکل ۲-۴ شکستگی‌های مذکور بر روی نقشه‌ی ساختمانی سر سازند ایلام در میدان مورد مطالعه را نشان می‌دهد که شکستگی‌های اصلی با اعداد ۱ تا ۱۰ مشخص شده‌اند.



شکل ۴- نقشه‌ی همتراز ساختاری سر سازند داریان میدان مورد مطالعه، قسمت بزرگنمایی شده ارتفاع منفی خطوط کنتوری را نشان می‌دهد. برگرفته از شرکت نفت فلات قاره ایران



شکل ۴-۴- نقشه‌ی هم‌تراز ساختمانی سرسازند میسریف میدان مورد مطالعه که موقعیت چاه‌های مورد مطالعه بر روی نقشه مشخص است.(برگرفته از شرکت نفت فلات قاره ایران)

البته باید به این نکته اشاره کرد که دلیل قاطعی بر صحت کامل نقشه‌های زیرسطحی وجود ندارد اما با توجه به اهمیت مطالعات ساختاری زیرسطحی و همچنین عدم وجود امکان برای مطالعات سطحی در میدانی مانند میدان مورد مطالعه که زیر آب قرار دارند به داده‌های موجود اکتفا می‌کنیم.

۱-۴: چاه:

این چاه در یال باختری تاقدیس و نزدیک به منطقه‌ی لولا قرار دارد. موقعیت مکانی این چاه طول جغرافیایی $29^{\circ}39'60''$ و عرض جغرافیایی $55^{\circ}9'65''$ رانشان می‌دهد. عملیات نمودار گیری در این چاه در سال ۲۰۱۱ انجام شده است. در چاه شماره ۱ تصاویر از عمق 4245 - متری تا عمق 4490 - متری تهیه شده‌اند. در این چاه از میدان از قدیم به جدید سازنده‌های کژدمی، مدود، خاتیا، میشریف، لافان وایلام شناسایی شده است (جدول ۴-۱).

جدول ۴-۱- سازنده‌های چاه ۱ و سن آن‌ها

سن	نام سازند	جدید
کرتاسه (سانتونین)	ایلام	
کرتاسه (سانتونین)	لافان	
کرتاسه (تورونین)	میشریف	
کرتاسه (آلبین- سنومانین)	خاتیا	
کرتاسه (آلبین)	مدود	
کرتاسه (آلبین)	کژدمی	

↑

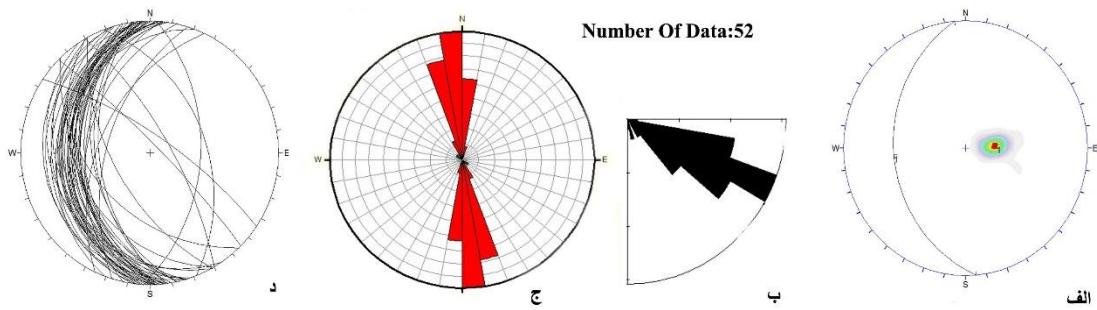
قدیم

از تفسیر لاغهای تصویری چاه ۱ تعداد ۵۲ سطح لایه‌بندی شناسایی شد. لایه‌بندی‌های مشاهده شده به تفکیک عمق و سازند در جدول ۲-۴ مشاهده می‌شود. قسمتی از لاغهای تصویری تهیه شده از چاه ۱ در پیوست نمایش داده شده است.

جدول ۴-۲- سطوح لایه‌بندی شناسایی شده به تفکیک سازنده در چاه شماره ۱ میدان

تعداد	محدوده‌ی عمقی	نام سازنده
بدون سطح لایه‌بندی واضح	۴۲۴۵-۴۲۶۲	ایلام
۳ سطح لایه‌بندی	۴۲۶۲-۴۲۶۸	لافان
۱۰ سطح لایه‌بندی	۴۲۶۸-۴۳۵۵	میشوریف
۱ سطح لایه‌بندی	۴۳۵۵-۴۳۷۸	خاتیا
۳۸ سطح لایه‌بندی	۴۳۷۸-۴۴۹۰	مدود
	۴۴۹۰-به پایین	کردمی

با توجه به سطوح لایه‌بندی‌های چاه شماره ۱ میدان هندسه به‌طور میانگین دارای موقعیت N5W,25SW هست. در شکل ۴-۳ نمودارهای گل‌سرخی و استریووگرام نشان‌دهنده قطب سطوح لایه‌بندی مشاهده می‌شود. راستای تقریباً شمالی-جنوبی و شیب کم (۲۵ درجه) به سمت باخته، با موقعیت چاه در تاقدیس سازگاری خوبی نشان داده و لایه‌بندی در یال باخته تاقدیس را نشان

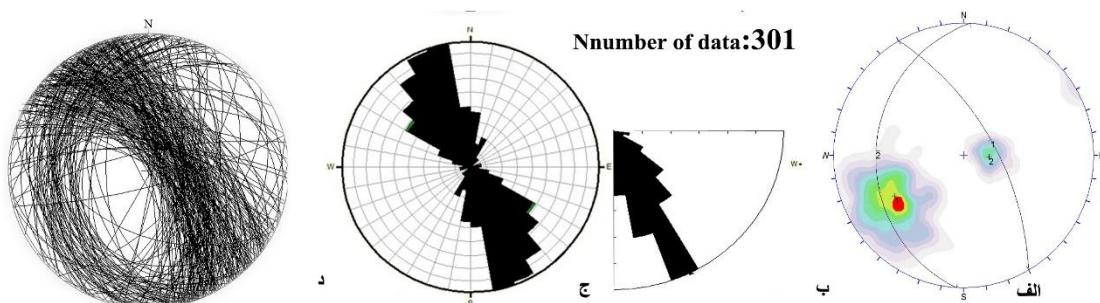


می‌دهد.

شکل ۴-۳- نمودارهای گل‌سرخی و تصاویر استریوو گرافیک نشان‌دهنده موقعیت لایه‌بندی در چاه ۱ میدان الف - تصویر سیکلوگرافیک صفحه‌ی میانگین و کنتور دیاگرام ب- نمودار گل‌سرخی شبیه ج- نمودار گل‌سرخی امتدادی د- تصویر استریوو گرافیک صفحات لایه‌بندی. شیب کم لایه‌ها نشانگر حفر چاه در نزدیکی منطقه‌ی لولا است. همچنین با توجه به نمودار گل‌سرخی امتدادی لایه‌ها امتدادی تقریباً شمالی جنوبی را نشان می‌دهند.

زیرا همان طور که اشاره شد این چاه در نزدیکی منطقه‌ی لولا (که معمولاً شیب لایه‌بندی کم است) و در یال باختری (با شیب به سوی باختر) قرار دارد. در لاغ‌های تصویری این چاه، تعداد ۳۰۱ عدد شکستگی شناسایی گردید که ۲۹۹ عدد از آن‌ها، نشانه‌هایی از شکستگی‌های از نوع باز دارند (شکل ۴-۴). نمونه‌ای از لاغ‌های تصویری این چاه در پیوست نمایش داده شده است. شکستگی‌های شناسایی شده در هر سازند به تفکیک در جدول شماره‌ی ۳-۴ درج شده است. نمودارهای استریوگرافیک و گل‌سرخی شکل ۴-۴ در این چاه نشان می‌دهد که این شکستگی‌ها در دو دسته‌ی اصلی با موقعیت میانگین N27W,63NE و N3E,22NW قرار گرفته‌اند. بیشتر شکستگی‌ها در سازند مددود و میشریف شناسایی شده‌اند و این دو سازند زون‌های دارای چگالی بالای شکستگی در این چاه هستند. منظور از چگالی شکستگی، تعداد شکستگی‌ها در هر متر حفاری است.

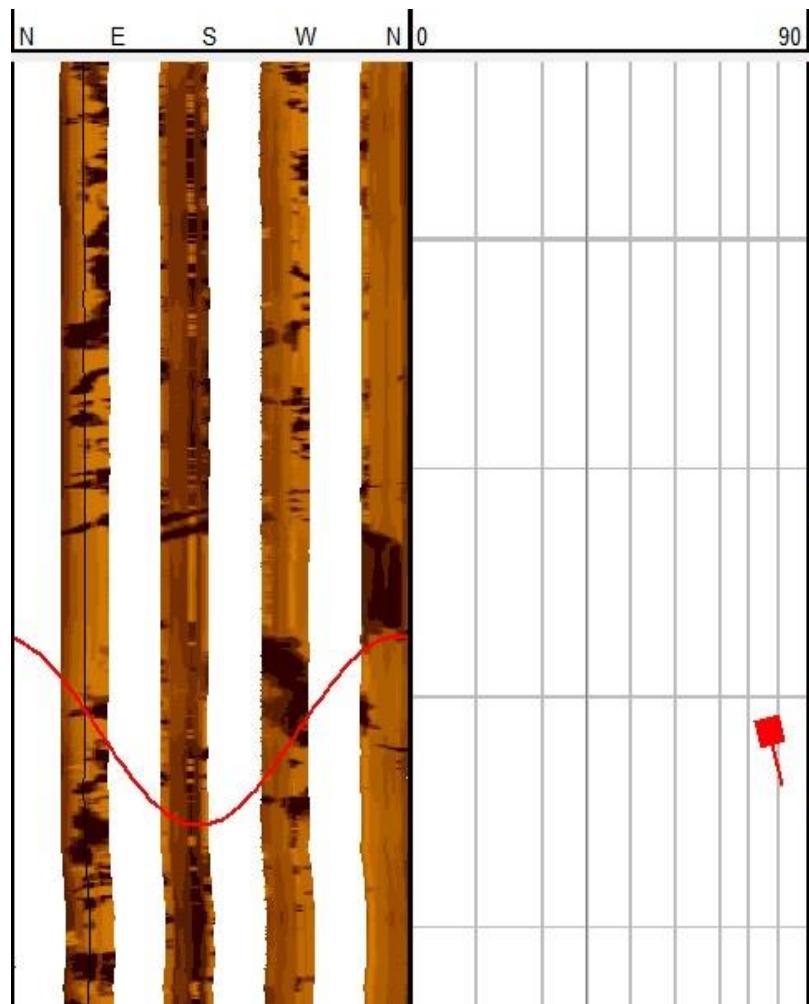
همچنین در این چاه ۳ گسل احتمالی با موقعیت‌های N75E,77SE و N42W,59SW و N46W,57SW شناسایی شد. نمونه‌ای از گسل‌های شناسایی شده در لاغ تصویری چاه در شکل ۵-۴ مشاهده می‌شود. جایه‌جایی لایه‌ها در لاغ تصویری در این قسمت دلیلی بر وجود یک گسل احتمالی است. تصویر قطب صفحات گسل نسبت به صفحات شکستگی در شکل ۶-۴ آمده است.



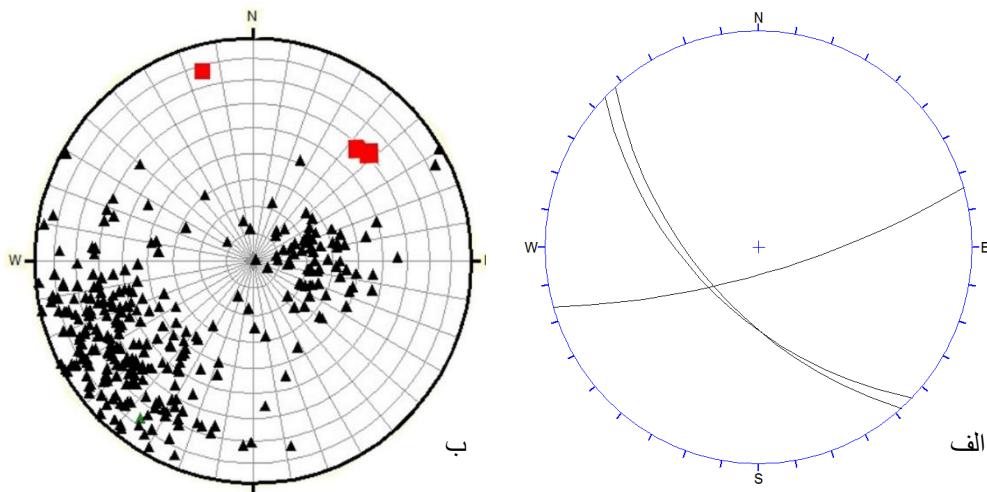
شکل ۴-۴-نمودارهای گل‌سرخی و تصاویر استریو گرافیک نشان‌دهنده‌ی موقعیت صفحات شکستگی در چاه ۱ میدان الف - تصویر سیکلوگرافیک صفحات میانگین و کنتور دیاگرام ب - نمودار گل‌سرخی زاویه شیبی ج- نمودار گل‌سرخی امتدادی د- تصویر استریو گرافیک صفحات شکستگی. در این نمودارها دو دسته شکستگی کلی به چشم می‌خورد.

جدول ۴-۳-شکستگی‌های موجود در چاه ۱ میدان به تفکیک سازند و نوع شکستگی

نام سازند	تعداد شکستگی	نوع شکستگی
ایلام	۴۳	باز
لافان	۸	باز
میشریف	۶۸	باز
خاتیا	۸	باز
مدود	۱۷۲	باز



شکل ۴-۵-نمونه‌ای از گسل‌های احتمالی شناسایی شده توسط جا به جایی لایه‌ها در لگ تصویری چاه ۱ و جابه‌جایی لایه‌ها در طی آن



شکل ۴-۶-الف-تصویر سیکلوگرافیک صفحات گسل‌های احتمالی ب-استریوگرام قطب صفحات شکستگی (مثلث مشکی) و قطب صفحات گسل که با نماد مربع قرمز نشان داده شده‌اند.

مطالعه‌ی شکستگی‌های چاه ۱ نشان می‌دهد که سازنده‌های مدوود و میشریف و ایلام به ترتیب دارای تعداد بالای شکستگی هستند. درصورتی که سازنده‌ای خاتیا و لافان تعداد کمی شکستگی را نشان می‌دهند. می‌توان چگالی بالای شکستگی در این سازنده‌ها را علاوه بر دخیل بودن عامل ضخامت، مرتبط با جنس آهکی آن‌ها و چگالی پایین شکستگی در سازنده‌ای خاتیا و لافان را مرتبط با جنس شیلی آن‌ها دانست.

۲-۴-چاه ۲

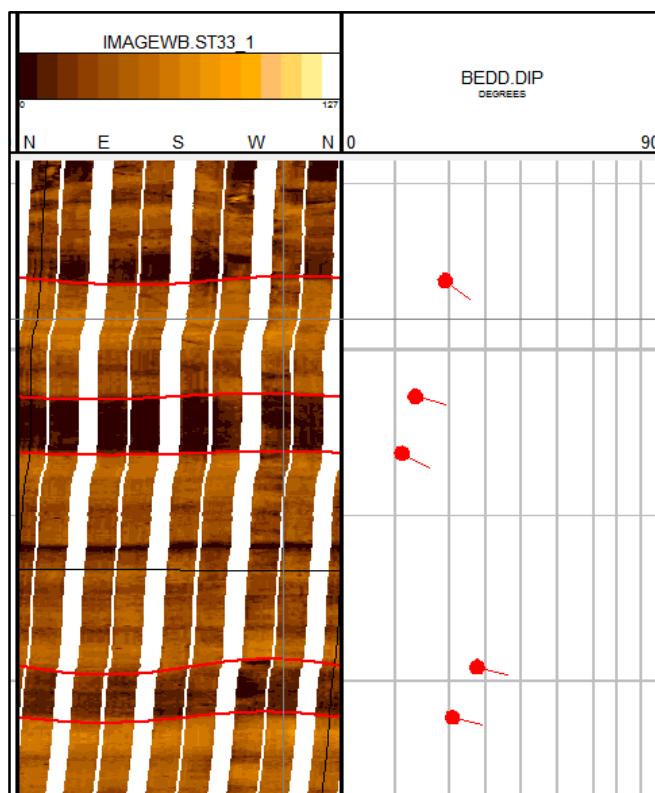
این چاه در سال ۲۰۰۶ و در یال خاوری تاقدیس حفر شده است و در قسمت عمانی میدان قرار دارد (شکل ۴-۷). سیستم حفاری در این چاه آب پایه بوده است. افق‌های مخزنی مهم و تولیدی آن متعلق به سازنده‌ای گوربی، ایلام ولافان و میشریف و سازند مدوود و سازند کژدمی می‌باشد. تصاویر تهیه شده از این چاه یک بازه‌ی ۵۶۴ متری از عمق ۳۹۳۰ - متری تا ۴۴۹۴ - متری را در بر می‌گیرد.

لایه‌بندی سازنده‌ای در تصویر FMI این چاه به خوبی قابل تشخیص است. تعداد زیادی از این لایه‌بندی‌ها به صورت کاملاً واضح و شفاف در تصاویر دیده می‌شوند و بعضی از آن‌ها دارای سطحی ناهموار هستند. تعداد لایه‌بندی‌های شناسایی شده و پراکندگی آن‌ها در سازنده‌ای مختلف در جدول شماره‌ی ۴-۴

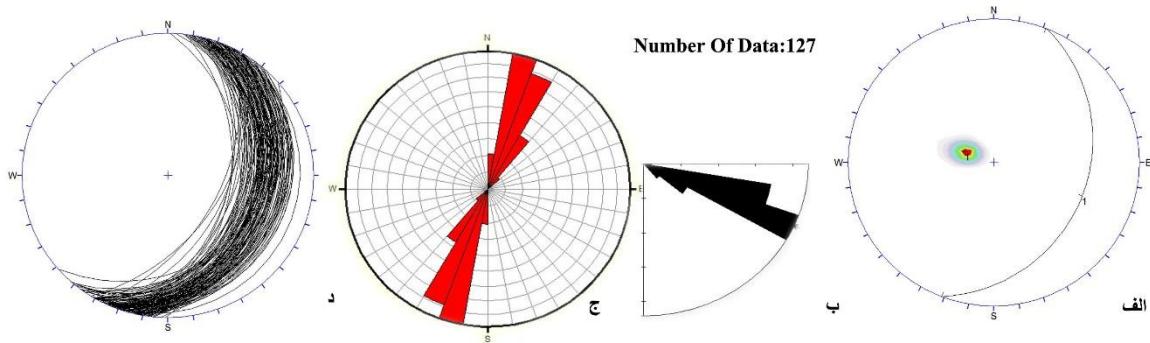
نمایش داده شده است. در ۱۲۷ نقطه از چاه، لایه بندی شناسایی شده است. نمودارهای استریو گرافیک و گل سرخی لایه بندی در شکل ۴-۸ نشان می دهد که میانگین هندسه ای لایه بندی N21E,24SE می باشد. نمونه ای از سطوح لایه بندی در این چاه در شکل ۷-۴ مشاهده می شود.

جدول ۴-۴- سطوح لایه بندی مشاهده شده در چاه ۲ میدان به تفکیک سازند

تعداد	حدوده ای عمقی	نام سازند
۷۴	۳۹۳۰-۴۰۰۴,۵	گورپی
بدون سطح لایه بندی	۴۰۰۴,۵-۴۰۲۴,۱۱	ایلام
بدون سطح لایه بندی	۴۰۲۴,۱۱-۴۰۲۴,۷۳	لافان
۷	۴۰۲۴,۷۳-۴۱۵۳,۵۲	می شرید
بدون سطح لایه بندی	۴۱۵۳,۵۲-۴۱۷۶,۶۰	خاتیا
۱۶	۴۱۷۶,۶۰-۴۲۵۲,۲۵	مدود
۳۱	۴۲۵۲,۲۵-۴۳۵۷	کژدمی
بدون سطح لایه بندی	۴۳۵۷-۴۴۹۴	داریان



شکل ۷-۴- نمونه ای از سطوح لایه بندی در چاه ۲



شکل ۴-۸- نمودارهای گل سرخی و تصاویر استریو گرافیک نشان دهنده موقعيت لایه بندی در چاه ۲ میدان الف - تصویر سیکلو گرافیک صفحه میانگین و کنتور دیاگرام ب- نمودار گل سرخی شبیه ج- نمودار گل سرخی امتدادی د- تصویر استریو گرافیک صفحات لایه بندی. شیب کم لایه ها نشانگر حضور چاه در منطقه لولا است. مشاهده می شود که جهت شیب لایه بندی به سمت جنوب خاور می باشد. همچنین لایه تا پراکندگی کمی از نظر مقدار شیب دارند.

بعد از بررسی تصاویر چاه تعداد ۲۷۰ عدد شکستگی با کیفیت بالا شناسایی شد که نمونه ای از آن ها در تصاویر پیوست نشان داده شده است. این شکستگی ها به تفکیک سازندها در جدول ۵-۴ آمده است:

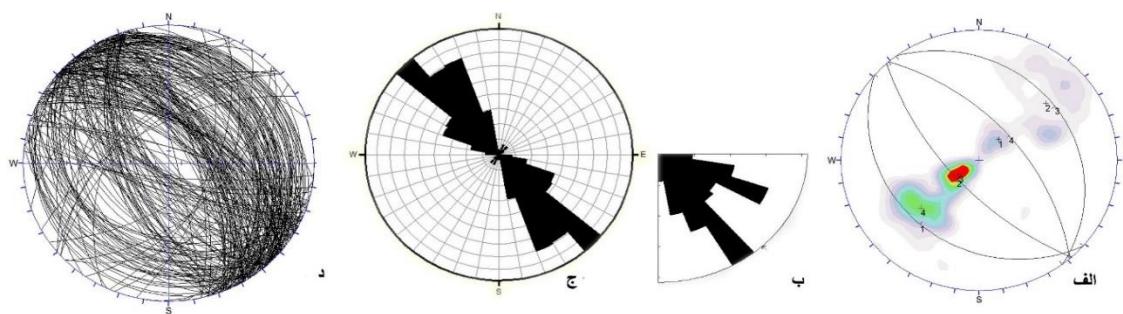
جدول ۵-۴- شکستگی های شناسایی شده در چاه ۲ میدان به تفکیک سازند و نوع

نام سازند	تعداد شکستگی	نوع شکستگی
گورپی	۵۲	باز
ایلام	۱۳	باز
لافان	۰	-
میشریف	۴۶	باز
خاتیا	۰	-
مدود	۹۰	باز
کردمی	۶۳	باز
داریان	۶	باز

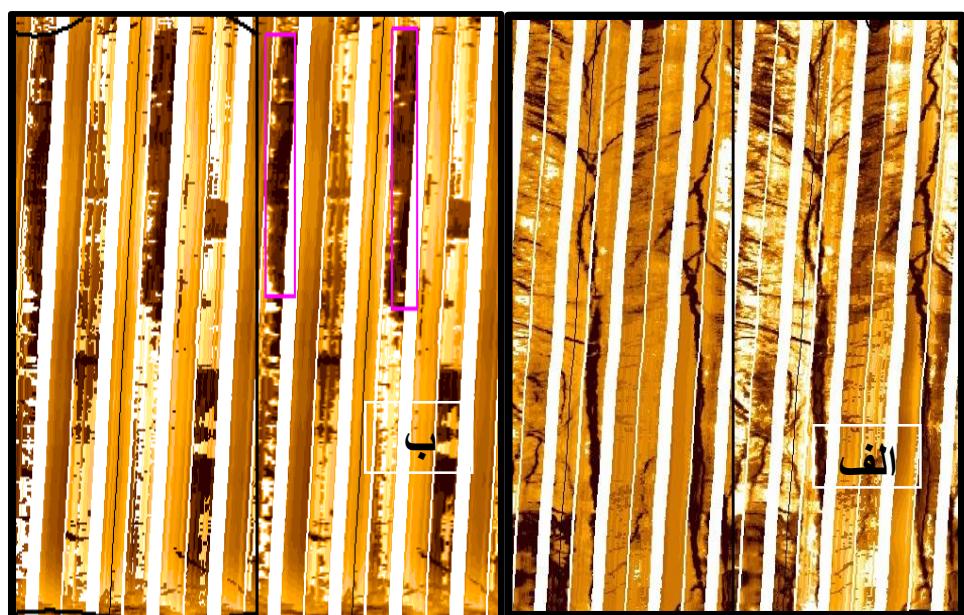
با بررسی شکستگی ها در می باییم که آن ها در ۴ دسته کلی با موقعیت های میانگین N42W,66SW و N49W,24SW و N37W,21NE و N41W,58NE جای گرفته اند (شکل ۹-۴). طبق مطالعات به

ترتیب سازندهای مدود و کردمی و گورپی و میشریف در چاه دارای بیشترین چگالی شکستگی ها می باشند. با توجه به نمودار گل سرخی ترسیم شده برای امتداد شکستگی ها در این چاه مشخص شد که تقریبا تمامی شکستگی ها در بازه ای امتدادی ۳۰۰-۳۲۰ درجه هستند. در چاه ۲ تعداد ۱۲ عدد

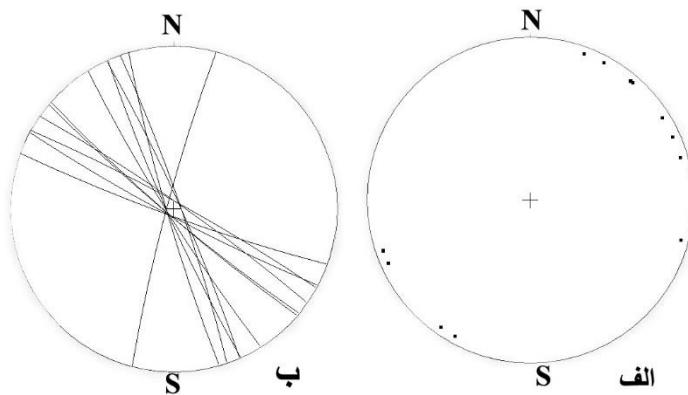
گسیختگی دیواره چاه با توجه به خصوصیات این نوع شکستگی‌ها بر روی لاغ‌های تصویری شناسایی شد. این شکستگی‌ها در محل‌های ریزش‌های دیواره‌ی چاه هستند که به آن‌ها گسیختگی دیواره‌ی چاه Induce Breakout نیز می‌گویند. همچنین تعداد ۶ عدد شکستگی کششی یا شکستگی‌های القایی یا Fracture شناسایی شده است. نمودارهای مربوط به گسیختگی دیواره چاه و شکستگی حاصل از عملیات حفاری در شکل‌های ۱۱-۴ و ۱۲-۴ نمایش داده شده است. همچنین نمونه‌ای از این شکستگی‌های القایی در شکل ۱۰-۴ دیده می‌شود. قسمتی از لاغ تصویری چاه به همراه عوارض مشخص شده بر روی آن در پیوست به نمایش درآمده است.



شکل ۹-۴- نمودارهای گل‌سرخی و تصاویر استریو گرافیک نشان‌دهنده‌ی موقعیت صفحات شکستگی در چاه ۲ میدان الف - تصویر سیکلوگرافیک صفحات میانگین و کنتور دیاگرام ب - نمودار گل‌سرخی شبیه ج - نمودار گل‌سرخی امتدادی د - تصویر استریو گرافیک صفحات شکستگی. در این نمودارها ۴ دسته شکستگی کلی به چشم می‌خورد.

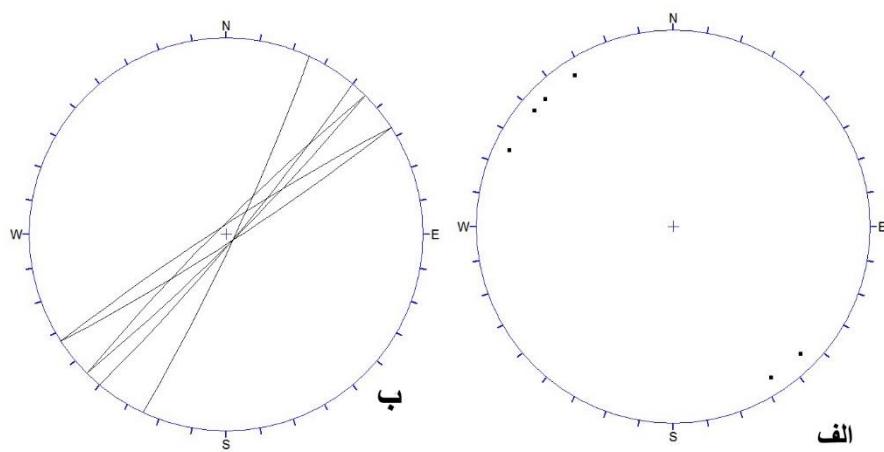


شکل ۱۰-۴- نمونه‌ای از شکستگی‌های کششی (الف) و گسیختگی دیواره‌ی چاه (ب) مشاهده شده در چاه ۲



Number Of data:12

شکل ۱۱-۴- تصاویر استریو گرافیک نشان‌دهندهٔ موقعیت شکستگی‌های برشی در چاه ۲ میدان الف - تصویر استریو گرافیک قطب صفحات ب - تصویر استریو گرافیک صفحات شکستگی



Number Of Dta:6

شکل ۱۲-۴- تصاویر استریو گرافیک نشان‌دهندهٔ موقعیت شکستگی‌های کششی در چاه ۲ میدان شکل ۱۲-۴-الف
- تصویر استریو گرافیک قطب صفحات ب - تصویر استریو گرافیک صفحات شکستگی

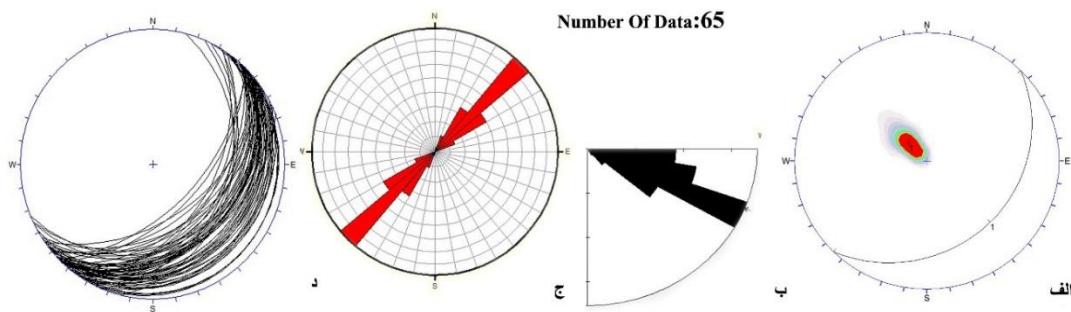
۳-۴- چاه شماره ۳ میدان:

این چاه در طول جغرافیایی $55^{\circ}58'$ و عرض جغرافیایی $23^{\circ}26'$ قرار دارد. سیستم حفاری این چاه از نوع آب‌پایه بوده است. نمودار گیری در سال ۲۰۱۲ انجام شده است و از عمق $3995-4152$ متری مورد نمودار گیری قرار گرفته است. از لحاظ ساختمانی این چاه تقریباً روی منطقهٔ لولا قرار دارد.

شیب ساختمانی با توجه به ۶۵ قرائت انجام شده توسط لایه بندی های شناسایی شده در چاه شماره ۳ هندسه‌ی میانگین N45E,22SE را نشان می‌دهد. شکل ۱۳-۴ تصاویر سیکلوگرافیک نمودارهای گل‌سرخی مربوط به این سطوح لایه بندی است. همچنین در جدول ۶-۴ تعداد سطوح لایه بندی یافت شده در هر سازند از این چاه به تفکیک عمق نشان داده شده است.

جدول ۶-۴- سطوح شکستگی و لایه بندی شناسایی شده در چاه ۳ میدان به تفکیک سازند

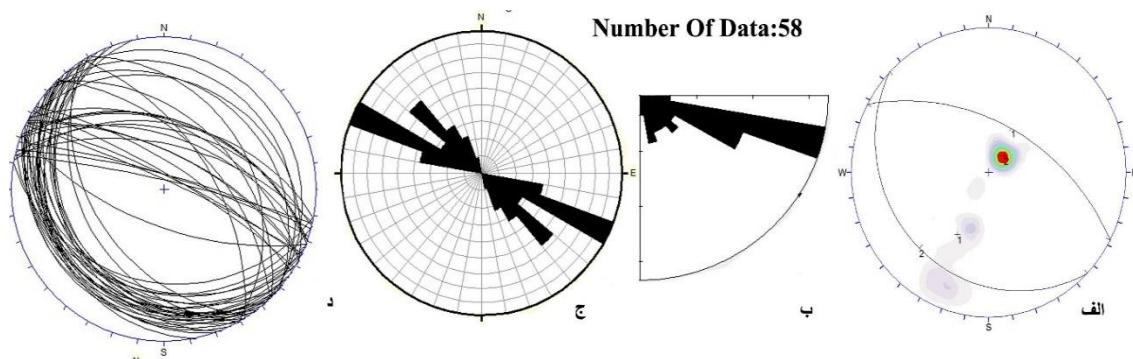
نام سازند	تعداد سطوح لایه بندی	تعداد و نوع سطوح شکستگی
میشریف	۱۳	۴۴ باز
خاتیا	۱	۳ باز
مدود	۵۱	۱۱ باز



شکل ۱۳-۴ - نمودارهای گل‌سرخی و تصاویر استریو گرافیک نشان‌دهنده‌ی موقعیت لایه‌بندی در چاه ۳ میدان الف - تصویر سیکلوگرافیک صفحه‌ی میانگین و کنتور دیاگرام ب - نمودار گل‌سرخی شبیی ج - نمودار گل‌سرخی امتدادی د - تصویر استریو گرافیک صفحات لایه‌بندی.

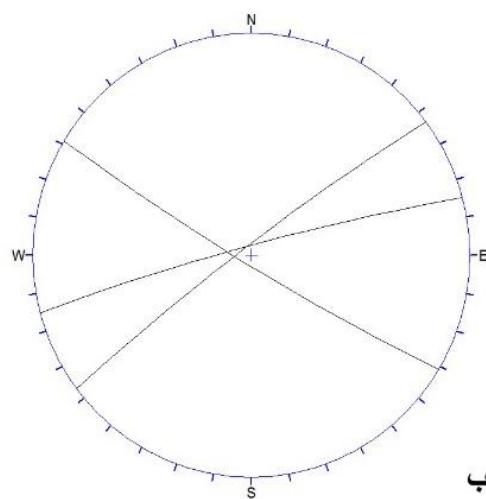
در نمودار تصویری FMI چاه شماره ۳ تعداد ۵۸ عدد شکستگی باز شناسایی شده است که این تعداد شکستگی در دو دسته به طور میانگین قرار دارند که دسته اول که غالب شکستگی‌ها در این چاه هستند با هندسه‌ی میانگین N46W,18SW و دسته‌ی دوم که از تعداد کمتری برخوردار هستند با هندسه‌ی میانگین N62W, 52NE شناسایی شدند. تصویر استریو گرافیک صفحات شکستگی و نمودار گل‌سرخی مربوط به آن‌ها در شکل ۱۴-۴ دیده می‌شود. با توجه به بررسی‌ها این نتیجه به دست می‌آید که سازند میشریف و سپس مدود در این چاه دارای بالاترین چگالی شکستگی می‌باشد. با

بررسی شکستگی‌ها در این چاه درمی‌یابیم که امتداد غالب شکستگی‌ها در این چاه شمال باخترا - جنوب خاور می‌باشد که در دو دسته قرار گرفته‌اند که یک دسته جهت شبیه به سمت شمال خاور و دسته‌ی دیگر جهت شبیه به سمت جنوب باخترا نشان می‌دهد.



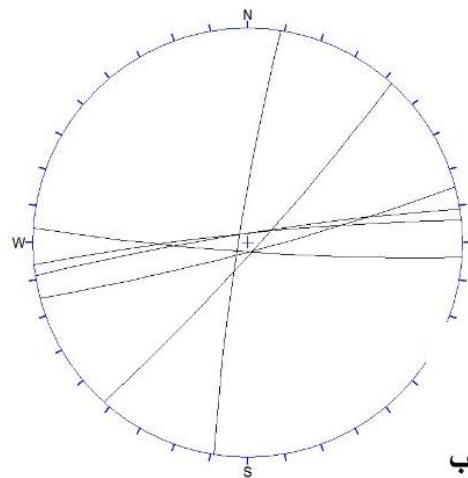
شکل ۴-۱۴- نمودارهای گل‌سرخی و تصاویر استریو گرافیک نشان‌دهنده‌ی موقعیت صفحات شکستگی در چاه ۶ میدان الف - تصویر صفحات میانگین و کنتور دیاگرام ب - نمودار گل‌سرخی شبیه ج- نمودار گل‌سرخی امتدادی د- تصویر استریو گرافیک صفحات شکستگی. دو دسته شکستگی کلی با توجه به استریوگرام‌ها قابل شناسایی است.

در بررسی لاغ‌های تصویری این چاه تعدادی شکستگی‌های القایی (شکستگی برشی و کششی) شناسایی شد. در این چاه تعداد ۳ عدد ریزش دیواره‌ی چاه (شکستگی برشی) با موقعیت میانگین N83E,88NW شناخته شده است. در این چاه تعداد ۶ عدد شکستگی حاصل از عملیات حفاری با موقعیت میانگین N60E,90 شناخته شده است



شکل ۴-۱۵- استریو گرام ریزش‌های دیواره‌ی چاه شناسایی شده در چاه ۳

که استریوگرام‌های مربوطه در شکل‌های ۱۵-۴ و ۱۶-۴ به نمایش درآمده است. قسمتی از لاگ تصویری چاه به همراه عوارض مشخص شده بر روی آن در پیوست به نمایش درآمده است.



شکل ۱۶-۴ - استریو گرام صفحات شکستگی‌های کششی شناسایی شده در چاه ۳

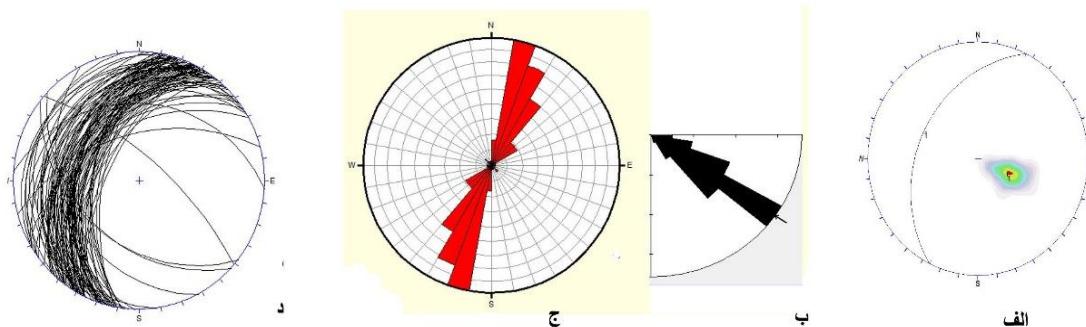
۴-۴-چاه شماره‌ی ۴

از نظر موقعیت جغرافیایی این چاه دارای طول و عرض جغرافیایی N 26 23 46.991, E 55 57 56.143 می‌باشد. چاه شماره‌ی ۴ در یال باختری و نیز نزدیک به منطقه‌ی لولا قرار دارد. زمان نمونه‌برداری از این چاه سال ۲۰۰۹ بوده است. تصاویر تهیه شده از عمق ۳۸۱۸-۴۰۶۲ تا ۷-۴ نمایش داده شده اند. این چاه سازنده‌های ایلام و لافان و میشریف و خاتیا و مددود هستند. سطوح لایه‌بندی و شکستگی‌ها به تفکیک سازنده مربوط به چاه شماره‌ی ۴ در جدول ۷-۴ نمایش داده شده است.

با توجه به ۱۰۱ قرائتی که از تصاویر FMI موجود از چاه شماره‌ی ۴ میدان انجام شد میانگین شیب ساختمنی با توجه به سطوح لایه‌بندی شناسایی شده، N26E, 33NW می‌باشد. شکل ۱۷-۴ تصاویر سیکلوگرافیک و نمودارهای گل‌سرخی مربوط به لایه‌بندی‌ها در این چاه را نشان می‌دهد.

جدول ۷-۴- پدیده‌های ساختمانی شناسایی شده به تفکیک عمق و سازند در چاه شماره‌ی ۴

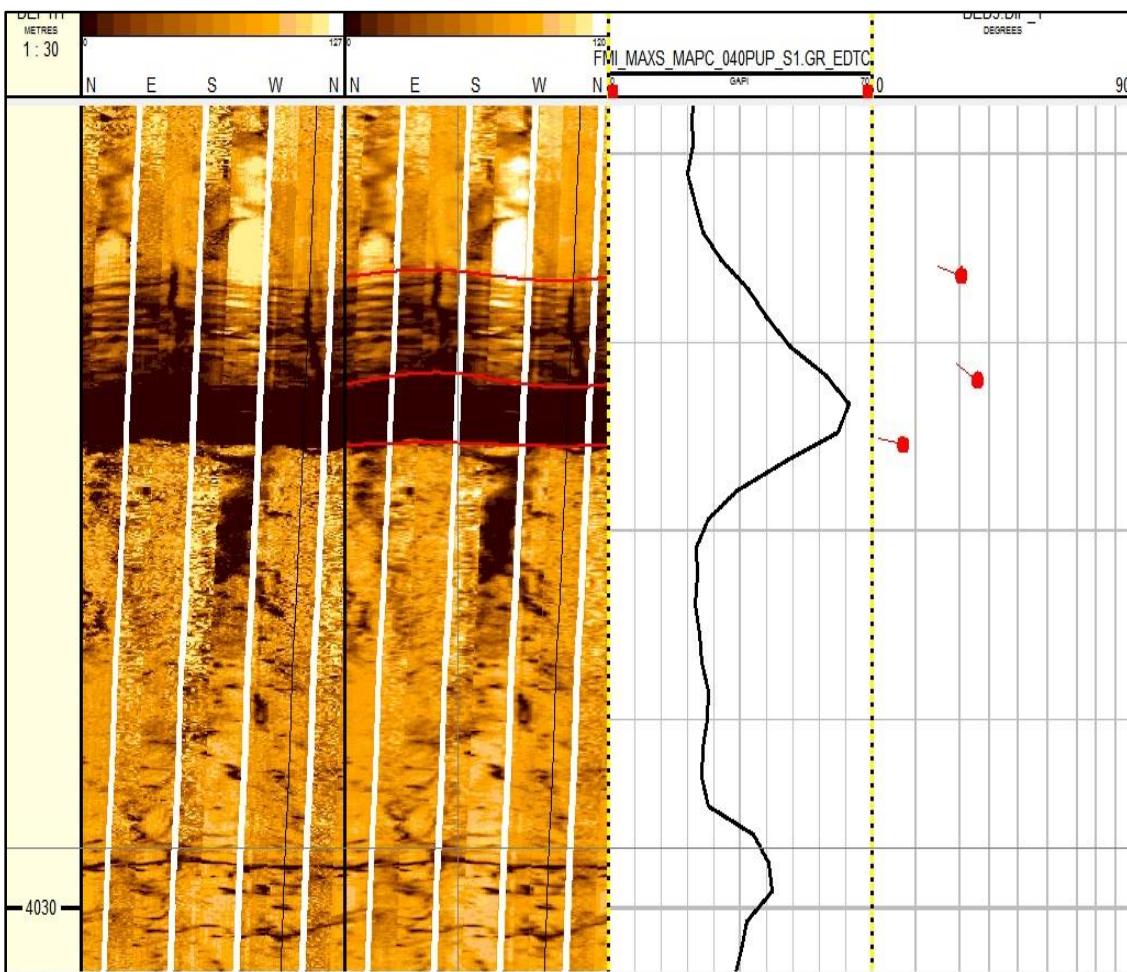
نام سازند و عمق	تعداد سطوح لایه‌بندی	تعداد سطوح شکستگی
ابلام ۳۸۱۸-۳۸۴۲	۵	۹۰
لافان ۳۸۴۲-۳۸۴۳	۲	۷
میشریف ۳۸۴۳-۳۹۶۵	۴۳	۱۹۸
خاتیا ۳۹۶۵-۳۹۹۰	۴	۶۲
مدود ۳۹۹۰-۴۰۶۲	۴۷	۹۳



شکل ۷-۴- نمودارهای گل‌سرخی و تصاویر استریو گرافیک نشان‌دهنده‌ی موقعیت لایه‌بندی در چاه ۴ میدان الف - تصویر سیکلوگرافیک صفحه‌ی میانگین و کنتور دیاگرام ب - نمودار گل‌سرخی شبیه ج - نمودار گل‌سرخی امتدادی د - تصویر استریو گرافیک صفحات لایه‌بندی. شبکه‌ی کم لایه‌ها مؤید حضور چاه در منطقه‌ی لولا است.

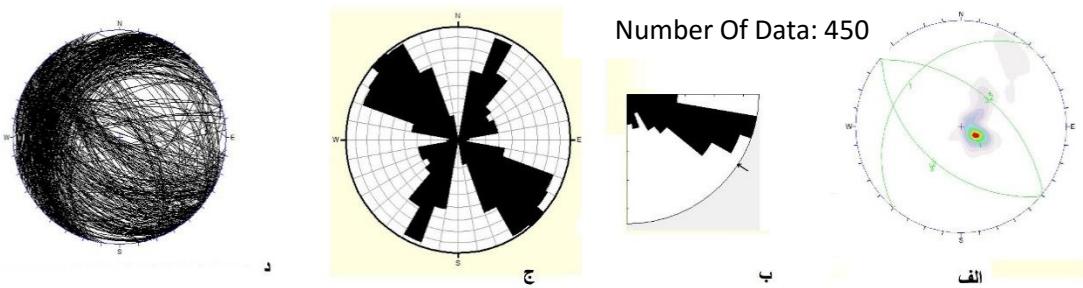
همچنین مقایسه‌ی نمودارهای اشعه‌ی پرتوی گاما یا GR (Gamma Ray) در این چاه لایه‌های شیلی را به خوبی از لایه‌های کربناته تفکیک می‌کند. به این صورت که در مناطقی که لایه‌های کربناته به لایه‌های شیلی تغییر می‌کند علاوه بر رنگ تیره در لگ‌های تصویری افزایش API در نمودار گاما مشاهده می‌شود.

شکل ۱۸-۴ عمقی از چاه شماره‌ی ۴ است که در آن نمودار گاما در هنگام رسیدن به لایه‌های شیلی افزایش API نشان می‌دهد. سیاه بودن لایه‌های شیلی نسبت به لایه‌های مجاور کاملاً مشهود است.



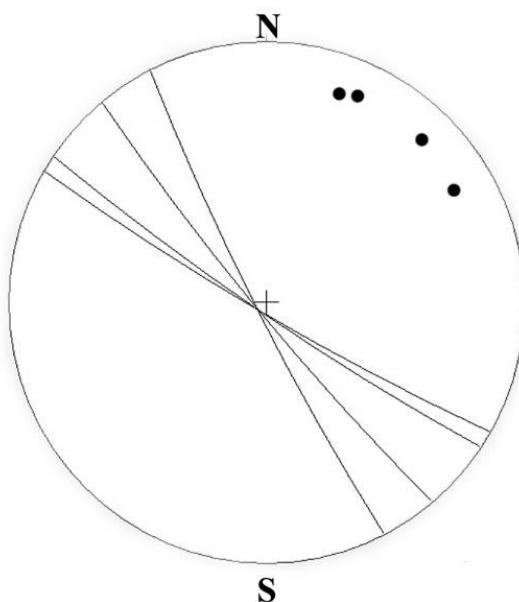
شکل ۱۸-۴- نمونه‌ای از سطوح لایه‌بندی در چاه ۴ و مقایسه‌ی لایه گاما با آن

این چاه از نظر چگالی شکستگی‌ها در رتبه‌ی بالایی قرار دارد چراکه در مطالعه‌ی تصاویر این چاه تعداد ۴۵۰ عدد شکستگی واضح شناسایی شده است که این شکستگی‌ها همه از نوع باز هستند. با توجه به بررسی‌های استریو گرافیک این شکستگی‌ها را می‌توان در ۳ دسته‌ی غالب N40E, 24NW و N49W, 45NE و N51W, 50SW تقسیم‌بندی کرد. تصویر استریو گرافیک صفحات شکستگی و نمودار گل‌سرخی مربوطه در شکل ۱۸-۴ نمایش داده شده است. با توجه به نمودار گل‌سرخی برای شکستگی‌های برداشت شده از این چاه مشخص شد که دسته‌ی سوم شکستگی‌ها روندی تقریباً خاوری-باختری دارند. سازنده‌های مدور و میشوریف و ایلام دارای بالاترین چگالی شکستگی در چاه ۴ میدان هستند.

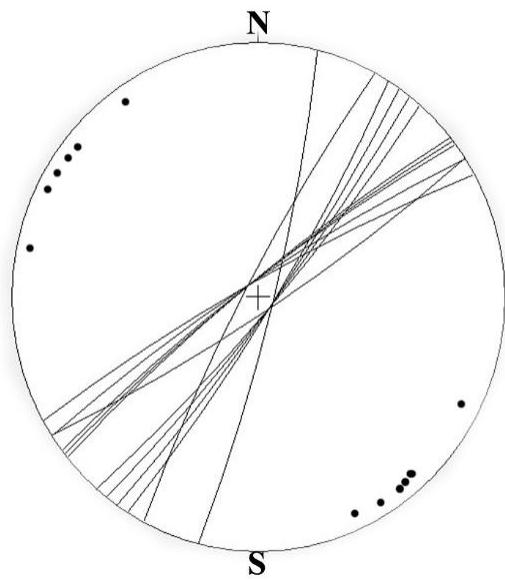


شکل ۴-۱۸-۴- نمودارهای گل سرخی و تصاویر استریو گرافیک نشان دهنده موقعيت صفحات شکستگی در چاه ۴ میدان الف - تصویر سیکلوگرافیک صفحات میانگین و کنتور دیاگرام ب - نمودار گل سرخی شبیه ج- نمودار گل سرخی امتدادی د- تصویر استریو گرافیک صفحات شکستگی. سه دسته شکستگی کلی با توجه به استریو گرامها قابل شناسایی است.

در چاه ۴ تعداد ۴ عدد شکستگی برشی شناسایی شد. این شکستگی‌ها در محل‌های گسیختگی دیواره‌ی چاه وجود دارند. همچنین تعداد ۱۳ عدد شکستگی کششی یا شکستگی‌های القایی (Induce Fracture) نیز شناسایی شده است. نمودارهای مربوط به شکستگی‌های برشی و کششی در شکل‌های ۱۹-۴ و ۲۰ نمایش داده شده است. قسمتی از لاغ تصویری چاه به همراه عوارض مشخص شده بر روی آن در پیوست به نمایش درآمده است.

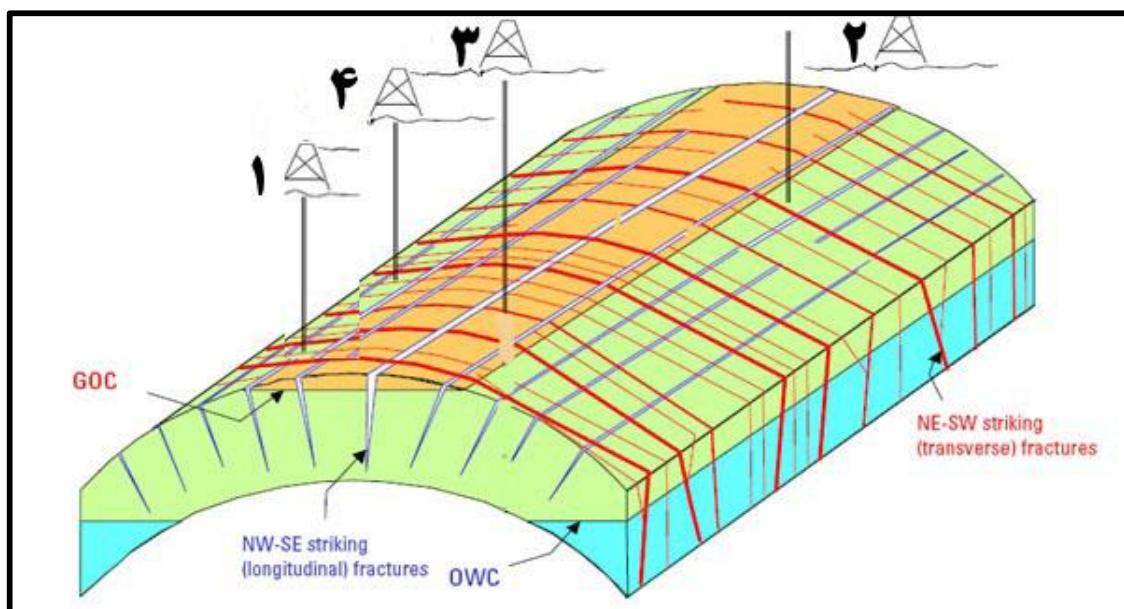


شکل ۴-۱۹-۴- تصویر استریو گرافیک صفحات شکستگی برشی به همراه قطب صفحات در چاه ۴



شکل ۴-۲۰- تصویر استریو گرافیک صفحات شکستگی کششی به همراه قطب صفحات در چاه ۴

بررسی ارتباط شکستگی‌ها با چین خوردگی: چین خوردگی به طور کلی بروز رفتار پلاستیکی سنگ‌های است. با ادامه‌ی استرس در حین چین خوردگی هم به علت فشار واردہ لایه‌های سنگی به سمت بالا مده و در اثر کاهش فشار حالت شکننده پیدا می‌کنند. در بسیاری از حالات شکستگی‌های متعددی در حوالی چین‌ها مشاهده می‌شود. این شکستگی‌ها بر اثر نیروهایی که لایه را چین داده‌اند به وجود آمده‌اند لذا در آن‌ها یکسری شکستگی‌هایی ایجاد می‌شود که فقط با فاز چین خوردگی مرتبط هستند.



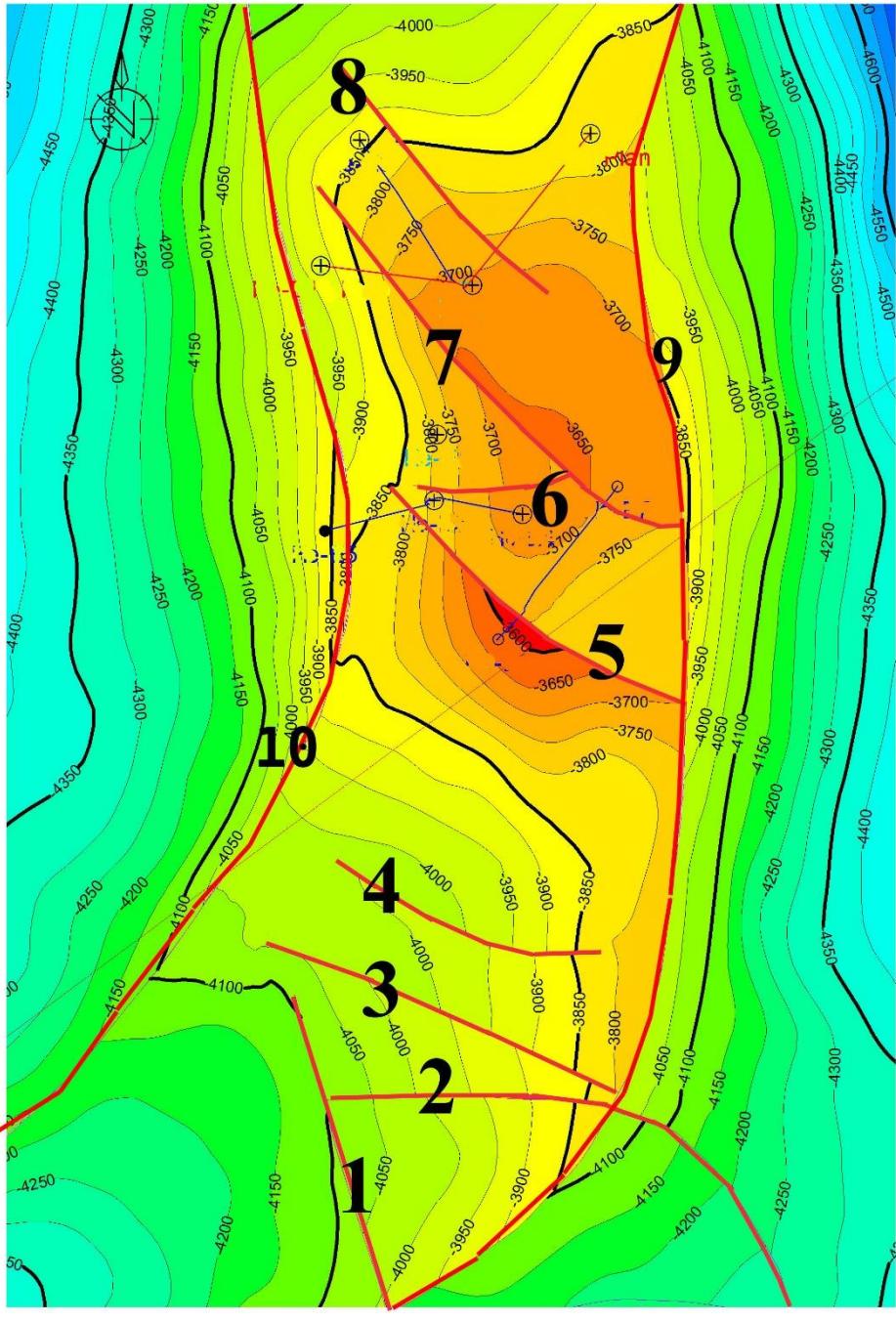
شکل ۴-۲۱- تصویری نمادین از شکستگی‌های به وجود آمده بر روی چین و موقعیت فرضی چاه‌های میدان بر روی چین

در شکل ۴-۲۱ موقعیت فرضی چاهها را بروی تاقدیس مورد مطالعه مشاهده می‌کنیم. همچنین در این شکل شکستگی‌های مرتبط با چین خوردگی دیده می‌شود. با بررسی شکستگی‌های چهار چاه میدان درمی‌یابیم که چاه ۴ دارای دو روند شکستگی مایل و طولی می‌باشد. همچنین در چاه ۵ روند غالب شکستگی‌ها تقریباً شمالی-جنوبی است که این دسته جزو شکستگی‌های طولی قرار می‌گیرند. در چاه ۳ و ۲ نیز دو روند غالب برای شکستگی‌ها مشاهده می‌شود که می‌توان آن‌ها را در دو دسته شکستگی‌های عرضی و مایل قرار دارد.

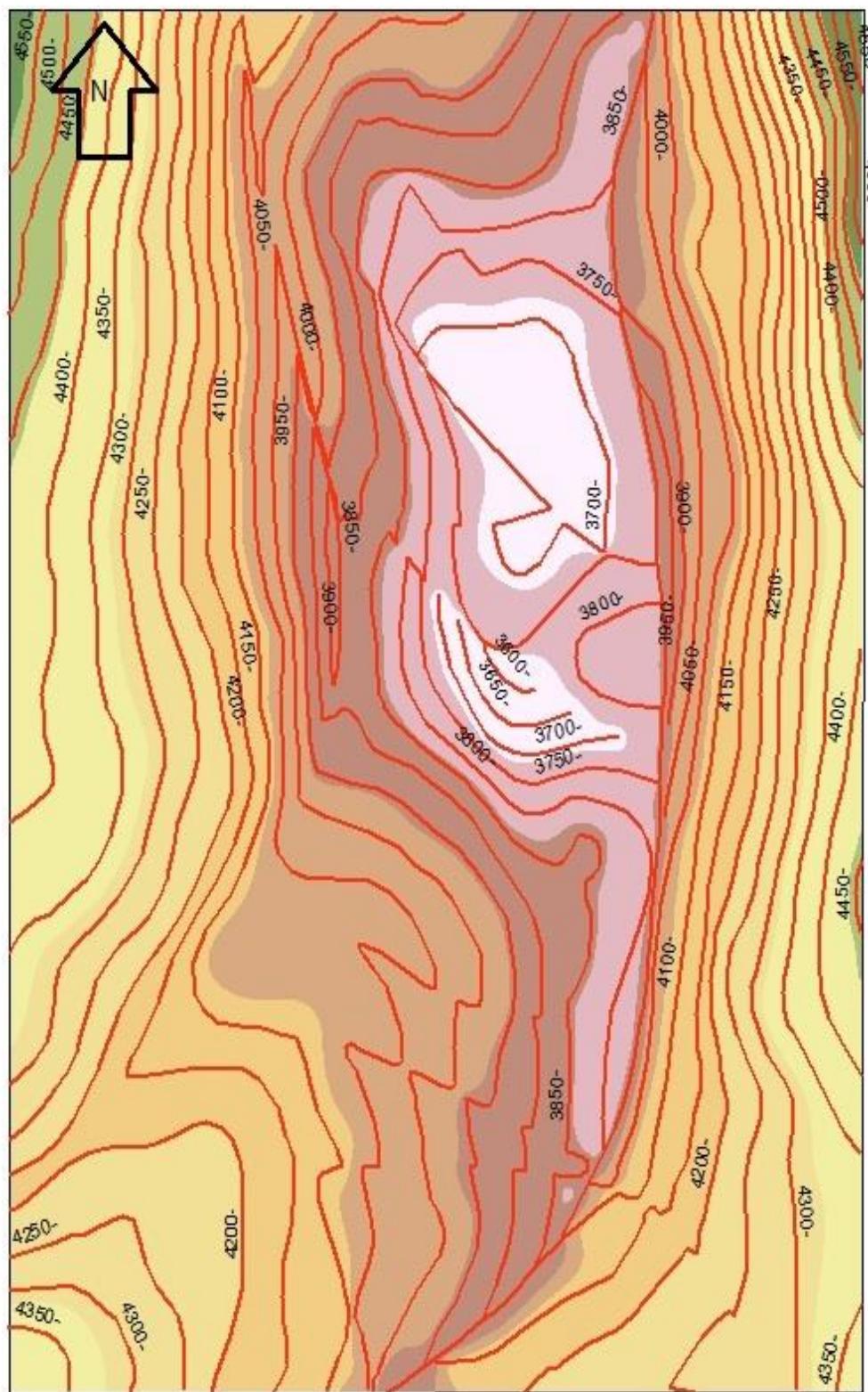
۴-۵-بررسی توزیع خمش و کرنش در سطح چین خورد

مشتق‌گیری ریاضی از نقشه‌های ساختمانی زیرسطحی: همه سنگ‌های کربناته در رژیم تنش نرمال، رفتار الاستیک نشان می‌دهند و طی فرآیندهای چین خوردگی، در اثر کشش یا فشارش، ساختمان‌های تاقدیسی و ناویدیسی ایجاد می‌نمایند. با تداوم این فرآیندها، گسل خوردگی‌های معکوس و تراستی و ساختمان‌های فلزی پدیدار می‌شوند که شکستگی نیز از عوارض این ساختارها به حساب می‌آید. از این‌رو، یکی از روش‌های متداول در تعیین توزیع فراوانی و فاصله شکستگی‌ها از یکدیگر در قسمت‌های مختلف یک میدان هیدرولکبوري، به‌ویژه در مناطق چین خورده، تعیین توزیع تنش و کرنش در آن است. از آنجاکه شعاع انحنای ساختمانی و شیب لایه‌بندی در قسمت‌های مختلف، تابعی از تغییرات تنش و کرنش هست، بنابراین از این تغییرات برای تعیین تراکم و توزیع شکستگی‌ها در کل یک میدان استفاده می‌گردد به‌گونه‌ای که در هر ساختمان، مناطق با انحنای زیاد در مقایسه با مناطق کم تحدب، شکستگی بیشتری را متحمل می‌شوند. انحنای یک سطح عبارت است از عکس شعاع دایره‌ای که بر آن سطح در یک نقطه ویژه مماس می‌گردد (Roberts 2001). در نقشه خطوط تراز زیرسطحی مربوط به هر افق مخزنی میدان مورد مطالعه، هر مقطع یا قسمتی از هر مقطع ساختاری، به عنوان یک سهمی در یک دستگاه مختصات با دو بعد طول یا عرض جغرافیایی (X) و ارتفاع (Y) در نظر گرفته شده است. این نیمرخ ساختاری، در هر نقطه از (X) دارای شیب خاصی نسبت به (Y) هست. شیب منحنی در هر نقطه در واقع شیب خط مماس بر آن منحنی و برابر با مشتق اول سهمی در آن نقطه می‌باشد. بنابراین برای یک

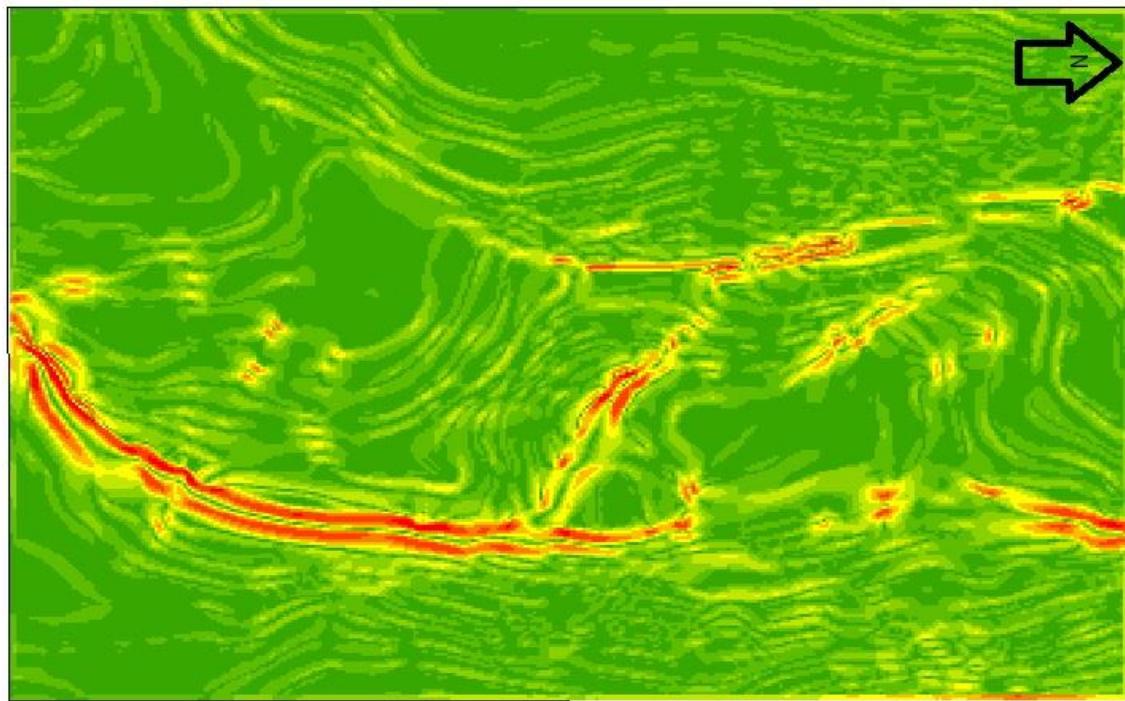
نقشه ساختمانی زیرسطحی، مشتق مقاطع ساختاری، آهنگ تغییرات شیب را نشان داده و با مشتق‌گیری جزء‌به‌جزء از المان‌های محدود و متصل نمودن نقاطی با درجه شیب برابر، نقشه هم‌شیب یا نقشه مشتق اوّل مربوط به آن به دست می‌آید. از آنجایی که مشتق، آهنگ تغییرات یک متغیر را نشان می‌دهد، مشتق نقشه هم‌شیب، یا به عبارتی مشتق دوم نقشه خطوط تراز زیرسطحی، آهنگ تغییرات شیب یا مناطقی که در آنجا تغییرات شدید شیب ایجاد گشته است را نشان می‌دهد. نقشه مشتق دوم منطبق بر مناطقی با حداقل انحناء و شیب ساختاری، و درنتیجه بیشترین شکستگی مرتبط با آن هست. برای بررسی ساختار میدان نیز ابتدا با استفاده از نقشه‌های UGC میدان (شکل ۲۲-۴) در نرم‌افزار GIS نقشه‌ی DEM (Digital Elevation Map) سپس با مشتق‌گیری از نقشه‌ی DEM نقشه‌ی هم‌شیب میدان به دست آمد.(شکل ۲۴-۴)در این نقشه مناطق قرمز رنگ، مناطقی با شیب ساختمانی بیشتر هستند. همان‌طور که در بالا اشاره شد با مشتق‌گیری از نقشه‌ی هم‌شیب و در حقیقت با مشتق‌گیری دوم از نقشه‌ی DEM میدان نقشه‌ی هم خمث به دست آمد (شکل ۲۵-۴). در این نقشه مناطق قرمز رنگ دارای بیشترین انحنای ساختاری و در حقیقت مناطق مستعد از نظر حضور شکستگی‌ها می‌باشند. بررسی نقشه‌های ساختمانی زیرسطحی میدان ۲ سری شکستگی را بر روی نقشه نشان می‌دهد. شکل ۲۳-۴ نشان می‌دهد که شکستگی‌های شماره‌ی ۹ و ۱۰ که شکستگی‌های طولی با روند شمالی جنوبی هستند و شکستگی‌های شماره‌ی ۱ تا ۸ که به صورت عرضی و عمود بر محور تاقدیس می‌باشند. بررسی نقشه‌های هم‌شیب و هم خمث میدان در نواحی نشان‌دهنده‌ی شیب بالاتر و همچنین استعداد بالاتر شکستگی است که مشاهده می‌شود این مناطق روی شکستگی‌های طولی شماره‌ی ۹ و ۱۰ میدان قرار گرفته‌اند.



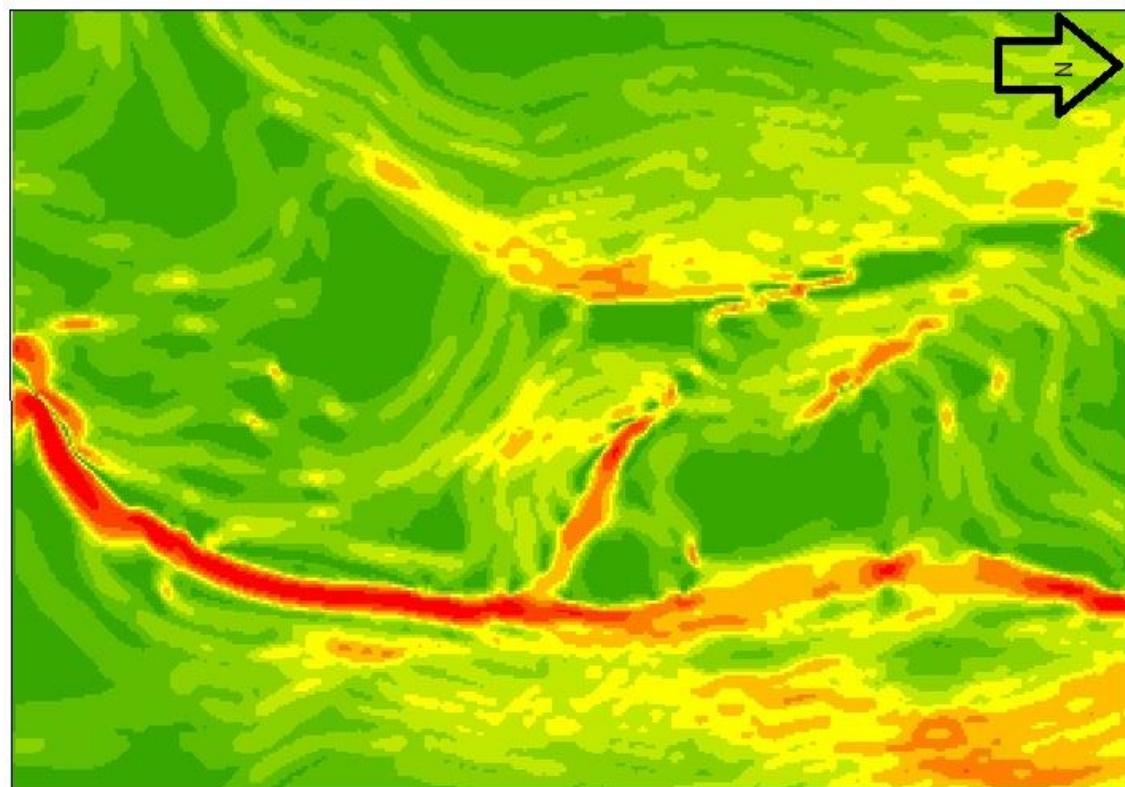
شکل ۲۲-۴ - نقشه‌ی ساختمانی زیرسطحی میدان به همراه موقعیت شکستگی‌های طولی و عرضی بر روی آن، شکستگی‌های شماره‌ی ۹ و ۱۰ بر روی نقشه‌های هم‌شیب و هم خمش میدان به ترتیب بیشترین شیب و انحنا را نشان می‌دهند.



شکل ۲۳-۴- نقشه‌ی DEM تهیه شده از نقشه‌ی ساختاری زیرسطحی به همراه خطوط کنتوری بر روی آن



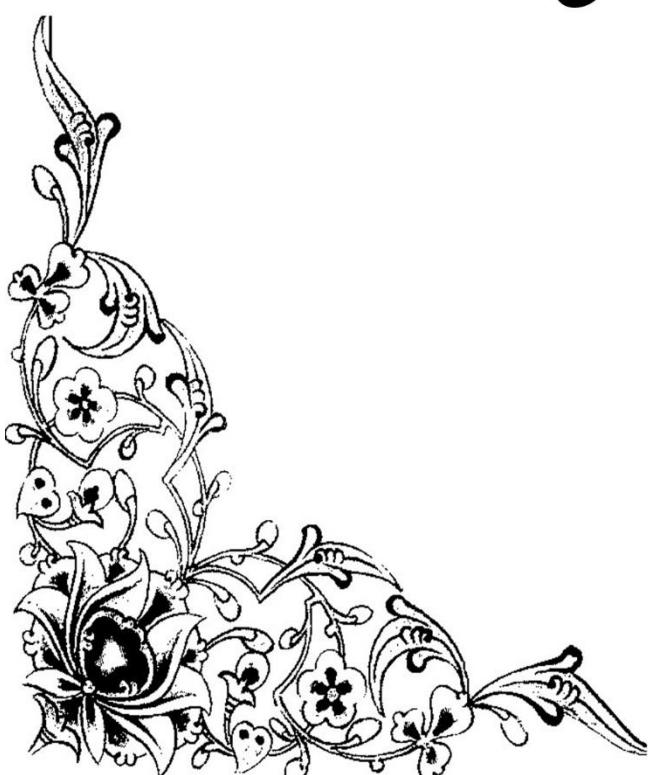
شکل ۴-۲۴- نقشه‌ی هم‌شیب میدان که حاصل مشتق‌گیری اول از نقشه‌ی DEM می‌باشد. در این نقشه نواحی بارنگ قرمز شیب بیشتری نسبت به سایر نواحی دارند



شکل ۴-۲۵- نقشه‌ی هم خمن میدان که به‌وسیله‌ی مشتق‌گیری دوم از نقشه DEM یا مشتق نقشه‌ی هم‌شیب تهیه شده است. در این نقشه نواحی قرمزنگ بیشترین انحنای ساختاری را نشان می‌دهد.



فصل پنجم
تش



تعیین جهت تنش‌های درجا چه در مقیاس چاه و چه در فواصل دورتر از آن، یکی از چالش‌های متخصصین صنعت نفت می‌باشد که نه تنها در حفاری و تکمیل چاه مورد استفاده قرار می‌گیرد بلکه کمک بزرگی در صرفه‌جویی زمان و هزینه لازم در مراحل ازدیاد برداشت به حساب می‌آید.

ایجاد مدل‌های ژئومکانیکی بر پایه تعیین جهت و مقدار سه تنش اصلی استوار بوده و این مدل‌ها در آنالیز پایداری چاه‌های انحرافی و افقی، مشبک‌کاری جهت‌دار با کمترین مقدار تولید ماسه در مخازن ماسه‌سنگی، تعیین ناهمگنی تراوایی در مخازن شکسته شده طبیعی و قابلیت تزریق شکستگی‌های طبیعی به منظور سیلاب زنی، اسید زدن و پروژه‌های تزریق گاز و بخار در مراحل ازدیاد برداشت، قابل استفاده می‌باشند. همچنین تعیین خواص گل حفاری برای جلوگیری از ریزش و طویل شدن گل حفاری محسوب چاه و یا ایجاد شکستگی‌های کششی در دیواره چاه که عامل مهمی در گشتن گل حفاری محسوب می‌شوند که با استفاده از این مدل‌ها عملی می‌باشد.

گذشته از مباحث تکتونیکی و استفاده از جهت چین و گسل‌ها در تعیین روند تنش‌های اصلی، استفاده از برخی متدهای چاه پیمایی همچون کالیپرهای مضاعف و ابزارهای تصویرساز الکترونیکی و صوتی مانند UBI,FMI,RAB و ADN از اهمیت قابل توجهی برخوردارند.

اصول اولیه آنالیز تنش‌های درجا: تنش‌های موجود در درون زمین در دو سری تنش‌های دور از میدان (Far-Field Stresses) و تنش‌های دیواره چاه (Wellbore Stresses) قابل توصیف‌اند. دسته اول تنش‌هایی هستند که در فاصله زیادی از چاه وجود داشته و ناشی از حفر از فرآیندهای حفاری نیستند. این گروه به‌طور عمده، حاصل حرکات صفحه‌ای موجود در لیتوسфер در مقیاس منطقه‌ای هستند. اگرچه گاهی اوقات تحت شرایط تکتونیکی محلی همچون عملکرد چین، گسل و یا دیاپیریسم دچار تغییر می‌شوند. این تنش‌ها که در یک سیستم کارتزین توصیف می‌شوند شامل یک مؤلفه قائم (σ_V) حاصل از نیروی وزن طبقات فوقانی و دو مؤلفه افقی ارتوگونال ناشی از شرایط مرزی کششی یا فشارشی زمین‌شناسی هستند و از آنجائی که معمولاً از نظر مقدار بزرگی، متفاوت از یکدیگرند، با عنایین تنش افقی حداکثر (σ_H) و تنش افقی حداقل (σ_h) خوانده می‌شوند.

تنش‌های دیواره چاه که در وجه مشترک سازند و گل حفاری عمل می‌نمایند، توسط دو عامل عمدۀ کنترل می‌شوند که عبارت‌اند از ۱- چگالی سیال حفاری ۲- تنش‌های دور از میدان. برای توصیف این سری از تنش‌ها از یک سیستم استوانه‌ای استفاده می‌گردد. همان‌گونه که در شکل ۱-۵ و ۳-۱ دیده می‌شود این سری، شامل یک مؤلفه تنش شعاعی (Radial stress) حاصل از عملکرد گل حفاری بر دیواره چاه و دو مؤلفه ارتوگونال محوری (Axial Stress) و مماسی (Tangential Stress) می‌باشد که اولی در جهت محور چاه اعمال می‌گردد ولی دومی بر محیط چاه اعمال شده و بدلیل وضعیت هندسی خود، تنش حلقوی (Hoop Stress) نامیده می‌شود.

حفاری یک سازند تحت اثر نیروهای افقی ناهمگن، سبب توزیع مجدد مؤلفه‌های تنش و تبدیل مؤلفه‌های تنش دور از میدان به مؤلفه‌های تنش دیواره چاه می‌شود. بدین ترتیب استفاده از گل حفاری با وزن نامناسب سبب افزایش یا کاهش بیش از اندازه فشار چاه در مقایسه با فشار سازند شده و آسیب‌های جبران‌ناپذیری را بر دیواره چاه تحمیل می‌نماید. از جمله این آسیب‌ها که در تعیین جهت تنش‌های درجا قابل استفاده هستند می‌توان به گسیختگی چاه و شکستگی‌های حاصل از عملیات حفاری اشاره کرد که روند آن‌ها تعیین‌کننده روند σ_h و σ_O می‌باشد.

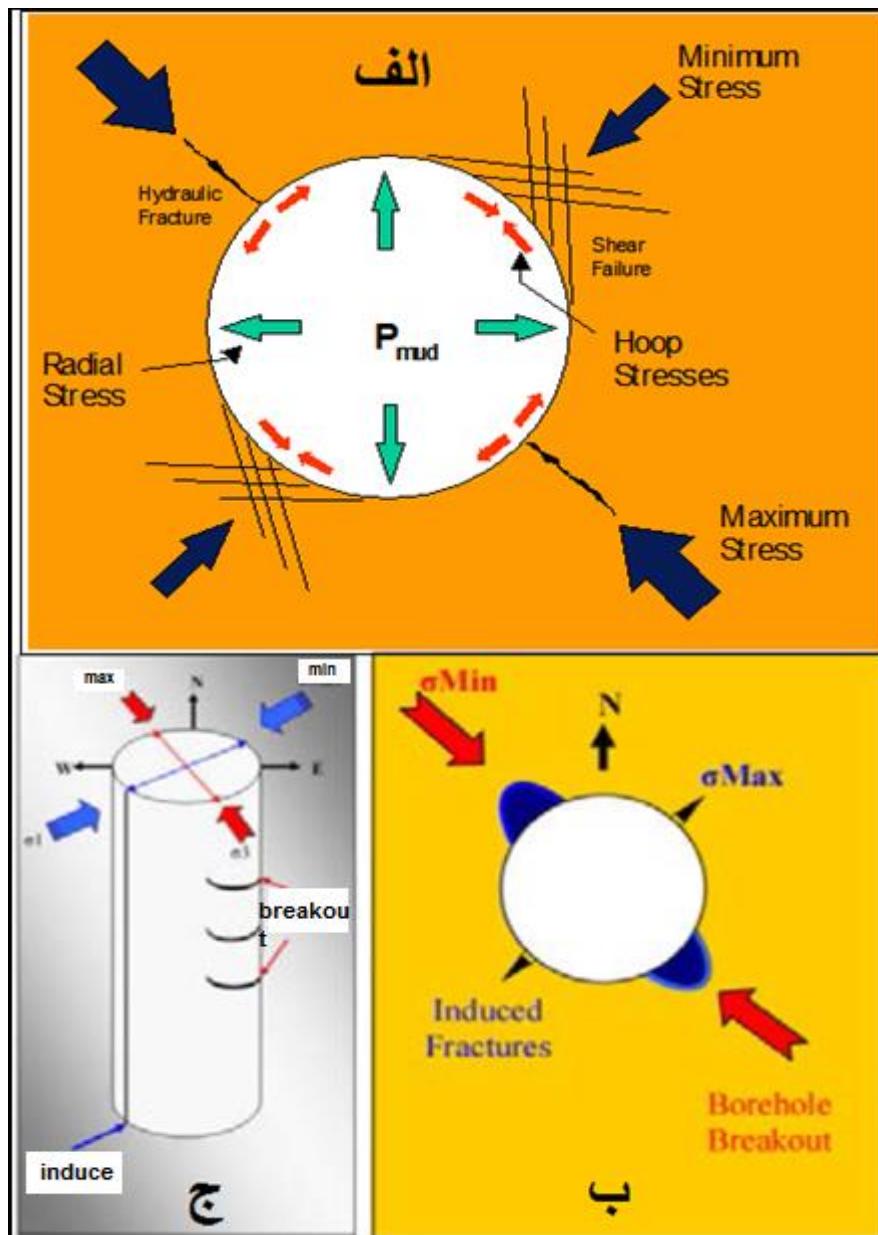
تعیین جهت تنش‌های درجا در مخازن عمیق هیدروکربوری مبحث مهمی در حفاری، تکمیل چاه و مراحل ازدیاد برداشت است. دو روش مهم تعیین تنش‌ها در چاه استفاده از جهت گسیختگی چاه Drilling-Induced و روند گسترش شکستگی‌های حاصل از عملیات حفاری (Borehole Breakout))

در این فصل تصاویر ۳ چاه قائم در میدان هیدروکربوری مورد مطالعه که دارای شکستگی‌های القایی بودند با استفاده از نرم افزار ژئولوگ تفسیر و جهت تنش‌های اصلی افقی حداقل و حداقل با توجه به جهت‌گیری گسیختگی‌های چاه و روند شکستگی‌های حاصل از عملیات حفاری تعیین شده است. نتایج حاصل از لاغ‌های تصویری با تحلیل شکستگی‌های به دست آمده از چاه‌ها تطبیق داده شده است. در این میدان در سه چه شکستگی‌های القایی شناسایی شد و درنهایت جهت σ_{Hmax} با توجه به

شکستگی‌های کششی و جهت حداقل تنش افقی σ_{hmin} با توجه به ریزش‌های دیواره‌ی چاه تعیین شده است.

پوسته‌ی زمین تنها در حالت‌های خاص و بسیار نادر از نظر تنش‌های هیدرو استاتیکی در حالت تعادل قرار دارد. تنها در نقاط کمی از پوسته‌ی زمین تنش‌های ناحیه‌ای در تمام جهات برابر و یکسان هستند. بزرگترین علل اختلال در سیستم تعادل، تنش‌های ناشی از حرکات صفحات پوسته است که باعث ایجاد تنش‌های متفاوت در اطراف چاهها شده است. با این حال برخی از علل ایجاد تنش‌های ناحیه‌ای می‌توانند گسل خوردگی، چین خوردگی، برآمدگی یا دیگر پدیده‌هایی از این نوع باشد. تفاوت این نوع تنش‌ها با نوع اول در این است که نوع اول در تمام نقاط تنش‌ها توزیع یکسانی دارد، درحالی‌که نوع دوم می‌توانند در ناحیه‌ی کوچکی به صورت ناگهانی تغییر جهت دهند. چاههای میدان در اثر تنش‌های وارد به دیواره معمولاً دچار دو نوع شکستگی در دیواره می‌شوند، این دو نوع شکستگی عبارت‌اند از: شکستگی‌های برشی و شکستگی‌های کششی. وقتی چاه حفر می‌شود سیال حفاری وارد خلل و فرج سنگ می‌شود. سنگ‌های زیر سطح زمین قادر به تحمل تنش برشی و تنش فشارشی نیستند. در صورتی‌که سیال حفاری جایگزین شده تنها قابلیت تحمل فشار کمی را دارد. درنتیجه تجمع تنش در اطراف دیواره‌ی چاه و تشکیل یک تنش محاطی به صورت مماس با چاه به وجود می‌آید. وقتی وزن گل حفاری (تنش شعاعی) خیلی کم باشد، ماکریم تنش محاطی (σ_H) بیشتر از تنش شعاعی خواهد شد، درنتیجه شکستگی‌های برشی در دیواره‌ی چاه ایجاد می‌شود. که باعث بیضی شدگی (σ_h) دیواره‌ی چاه می‌شود. از طرفی وقتی وزن گل حفاری خیلی زیاد باشد تنش شعاعی افزایش یافته و تنش محاطی کاهش و درنتیجه سنگ‌های دیواره‌ی چاه تحت تنش کششی قرار می‌گیرند و شکستگی کششی در دیواره چاه ایجاد می‌شود. به‌طور کلی در چاههای عمودی یا چاههایی که زاویه انحراف بسیار کمی دارند، جهت بیضوی چاه نشان‌دهنده‌ی جهت‌گیری حداقل تنش افقی ناحیه‌ای (σ_h) در اطراف چاه است. همچنین جهت یافتنگی شکستگی‌های القایی در دیواره‌ی چاه می‌تواند مبین جهت ماکریم تنش افقی ناحیه‌ای باشد (شکل ۱-۵) البته این نکته را باید در نظر داشت که این تفسیر تنها درباره‌ی

چاههای عمودی صادق است. و دربارهی چاههای انحرافی یا چاههایی که تحت تأثیر فشارهای مافوق نرمال قرار دارند صادق نیست زیرا در این حالت سه تنش ناحیه‌ای به صورت مایل به دیوارهی چاه وارد می‌شوند. در تعیین جهات تنش‌های درجا می‌توان از گسیختگی چاه و شکستگی‌های حاصل از عملیات حفاری استفاده کرد که روند آن‌ها تعیین کننده روند σ_h و σ_v هست.

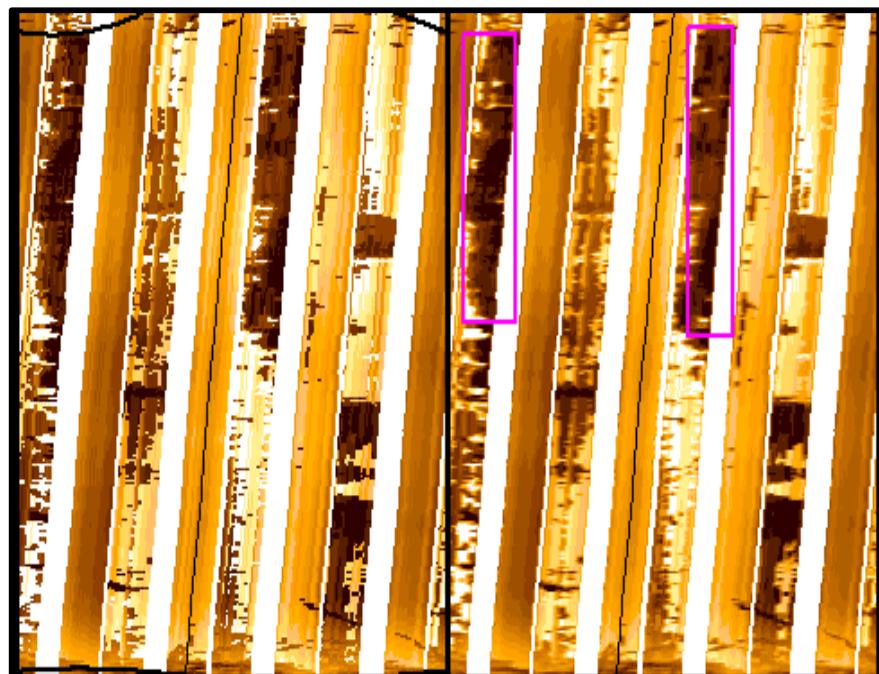


شکل ۱-۵:-الف - جهات تنش وارده بر دیوارهی چاه و شکستگی‌های مرتبط با آن‌ها نمایش داده شده است. همان‌طور که مشاهده می‌شود σ_1 در جهت شکستگی‌های کششی یا هیدرولیکی و σ_3 در جهت ریزش دیوارهی چاه یا شکستگی‌های برشی می‌باشد ب- گسیختگی دیوارهی چاه و شکستگی‌های کششی و ارتباط جهات تنش اصلی با آن‌ها در دایره‌ی چاه ج- نشان دادن این موارد در استوانه‌ی چاه. (schlumberger1991)

گسیختگی دیواره چاه، به صورت تیرگی‌هایی در لبه نمودارهای تصویری دیده می‌شود. به علت ریزش دیواره چاه و کاهش مقاومت در این نواحی شکستگی‌های القایی، که به دلیل تمرکز تنش‌ها در یک ناحیه ضعیف ناپایدار در حین حفاری رخ می‌دهد، به صورت خطوط عمودی تیره‌رنگ دیده می‌شوند.

۱-۵- گسیختگی دیواره چاه و اثر آن بر روی نمودار الکتریکی : FMI

گسیختگی دیواره چاه (Borehole Breakout) که شاید بتوان آن را نوعی نقص برشی مرتبط با عملیات حفاری معرفی نمود، همان طویل شدگی چاه در راستای یکی از قطرهای می‌باشد به گونه‌ای که مقطع عرضی چاه از حالت دایره به بیضی تبدیل می‌گردد. استفاده از گل حفاری سبک، به عنوان اصلی‌ترین عامل شناخته شده در این فرآیند، سبب کاهش فشار چاه در مقایسه با فشار سازند گردیده و به عبارت دیگر غلبه تنش مماسی (حلقوی) بر تنششعاعی وارد بر دیواره چاه، ایجاد کننده دسته‌ای از شکستگی‌های برشی در راستای یکی از قطرهای چاه که موازی با $6h$ است می‌باشد. با گذشت زمان، ریزش تدریجی سازند در این نواحی به دلیل ناپایداری، سبب طویل شدگی این قطر چاه می‌شود (شکل ۱-۵). از آنجایی که این پدیده رابطه عکس با تنش هیدرو استاتیک دارد، لذا افزایش وزن گل حفاری کمک بزرگی در پیشگیری از این پدیده به حساب می‌آید.

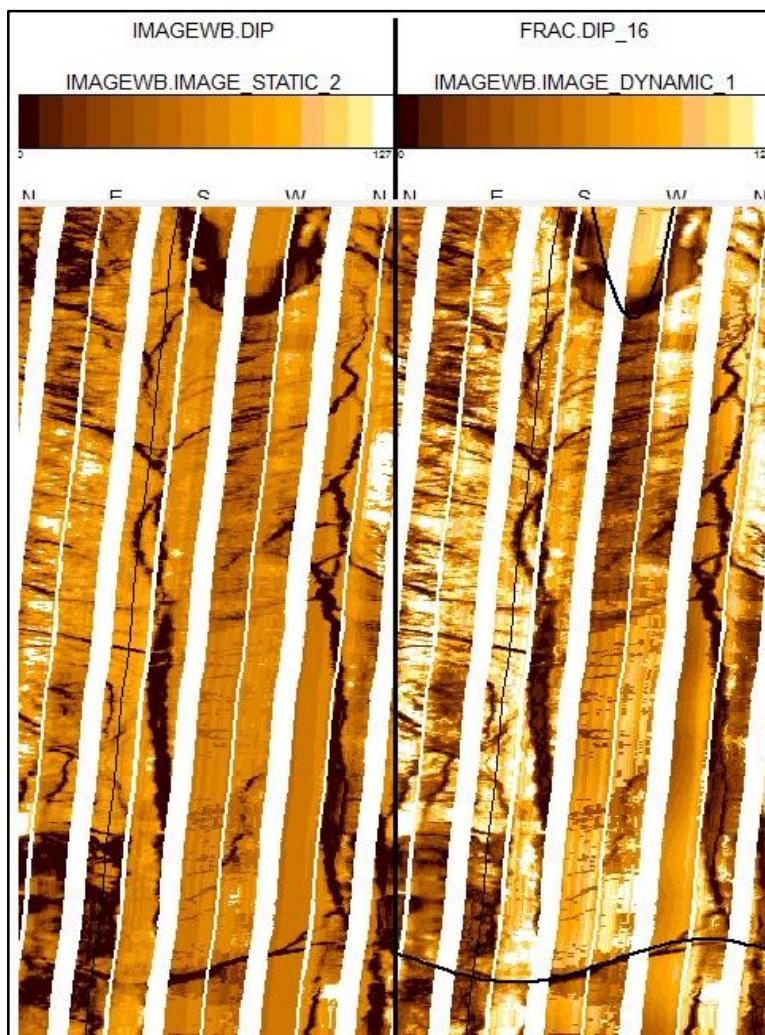


شکل ۲-۵- نمونه‌ای از گسیختگی مشاهده شده در چاه

Drilling-Induced () شکستگی‌های حاصل از عملیات حفاری

: (Fractures)

تفکیک این شکستگی‌ها با نفوذ محلی و کم تا نزدیکی دیواره چاه که نقش مهمی در زهکشی از مخزن ایفا نمی‌کنند از شکستگی‌های طبیعی امری ضروری و در عین حال دشوار است و تنها فاکتور قابل استفاده برای این منظور، توجه به نحوه گسترش آن‌ها بر روی نمودارهای تصویری می‌باشد. برخلاف شکستگی‌های طبیعی که معمولاً به صورت متقارن و به شکل امواج سینوسی، محور چاه را قطع می‌نمایند، این شکستگی‌ها به صورت خطوط مستقیم یا موجی طویل با فاصله ۱۸۰ درجه از یکدیگر در طول محور چاه گسترش داشته و به دلیل باز بودن و پرشدگی با سیال رسانای حفاری، همیشه

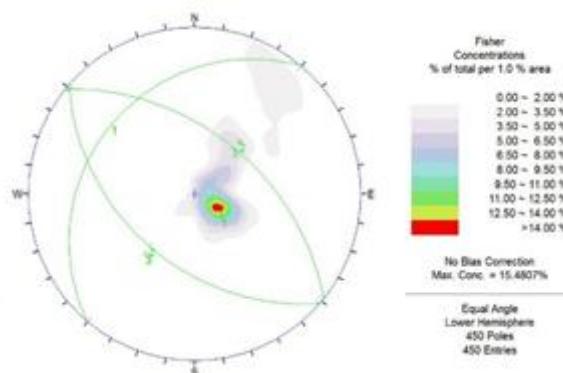


شکل ۵-۳- نمونه‌ای از شکستگی‌های کششی ایجاد شده در چاه

تیره رنگ می باشند (شکل ۳-۵) مورفولوژی و مکانیزم ایجاد این شکستگی ها، شباهت زیادی به شکستگی های هیدرولیکی ایجاد شده در مراحل ازدیاد برداشت داشته و مطالعه آنها علاوه بر تعیین جهت H_0 ، در درک نحوه گسترش شکستگی های هیدرولیکی حائز اهمیت هست.

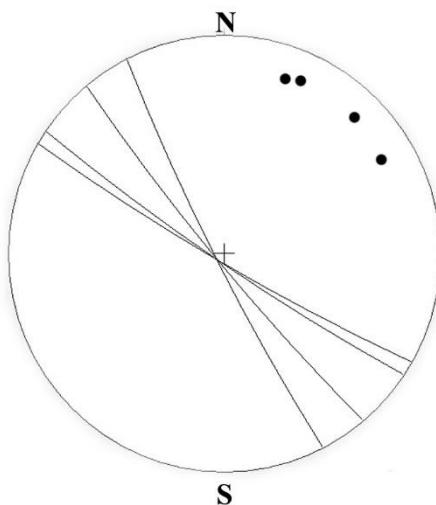
در این فصل که باهدف تعیین جهت تنش های درجا انجام گرفته است، تصاویر FMI متعلق به ۳ چاه قائم در میدان نفتی مورد مطالعه که دارای شکستگی القایی بودند، با استفاده از نرم افزار ژئولاگ به منظور شناسایی و تعیین جهت گسیختگی و شکستگی های حاصل از عملیات حفاری، مورد بررسی قرار گرفتند. چاه های شماره ۴ و ۳ و ۲ در این میدان دارای شکستگی های کششی و برشی بوده اند. و تنش بر اساس آنها به دست آمده است.

۳-۵-۴- تنش در چاه ۴: در مطالعه ای تصاویر این چاه تعداد ۴۵۰ عدد شکستگی واضح شناسایی شده است که این شکستگی ها همه از نوع باز هستند. با توجه به بررسی های استریو گرافیک این شکستگی ها را می توان در ۳ دسته ای غالب طبقه بندی کرد. یک دسته که امتدادی تقریباً موازی با لایه بندی دارند و شکستگی های طولی هستند هندسه ای N40E,24NW را نشان می دهند. هندسه ای دسته دوم شکستگی ها به طور میانگین N49W,45NE و دسته سوم N51W,50SW می باشد. تصویر استریو گرافیک صفحات شکستگی میانگین و کنتور دیاگرام مربوطه در شکل ۴-۵ نمایش داده شده است.

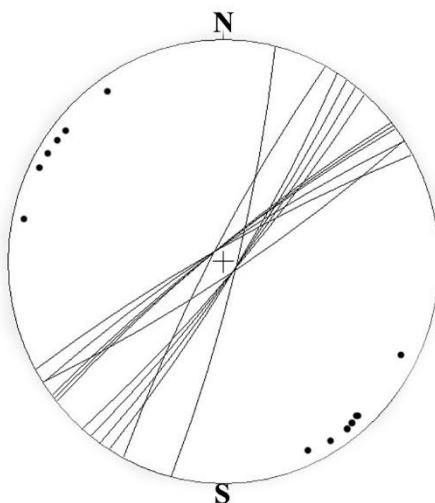


شکل ۴-۵- تصویر سیکلو گرافیک صفحات میانگین شکستگی ها و کنتور دیاگرام در چاه ۴ میدان

در چاه ۴ تعداد ۴ عدد شکستگی برشی یا Breakout شناسایی شد این شکستگی‌ها در محل‌های گسیختگی دیواره‌ی چاه وجود دارند. همچنین تعداد ۱۳ عدد شکستگی حاصل از عملیات حفاری یا نیز شناسایی شده است. نمودارهای مربوط به شکستگی‌های القایی در این چاه در شکل‌های ۵-۵ و ۶-۶ نمایش داده شده است.



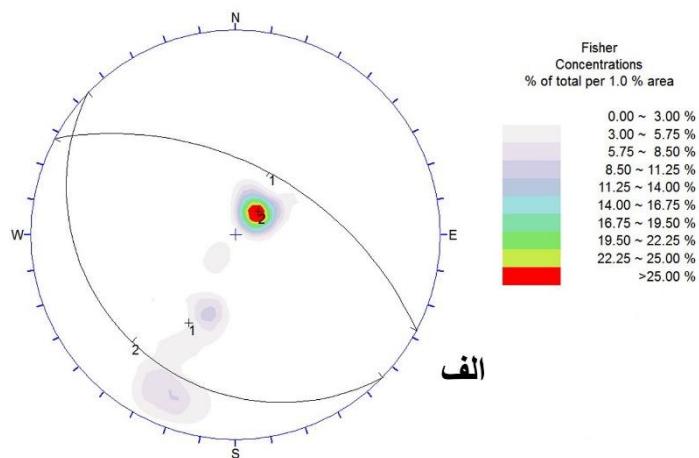
شکل ۵-۵- تصویر استریو گرافیک صفحات شکستگی برشی به همراه قطب صفحات در چاه ۴



شکل ۵-۶- تصویر استریو گرافیک صفحات شکستگی کششی به همراه قطب صفحات در چاه ۴

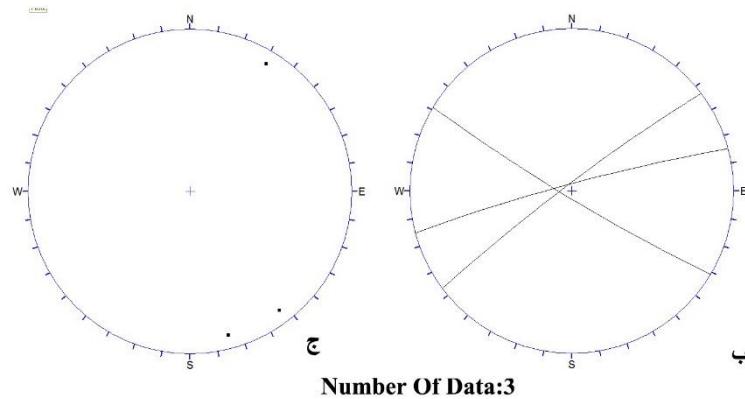
با توجه بررسی‌های آماری نتایج به دست آمده با توجه به امتداد شکستگی‌های کششی و گسیختگی دیواره چاه به شرح زیر است. در چاه ۴ امتداد شکستگی‌های کششی NW-SE و جهت‌گیری ساختمانی ریزش‌های دیواره‌ی چاه می‌باشد و همان‌طور که انتظار می‌رود این دو دسته شکستگی بر یکدیگر عمود می‌باشند با توجه به این مسئله که $6H$ ماکزیمم هم‌جهت با شکستگی‌های کششی و $6h$ مینیمم در راستای عمود بر شکستگی‌های کششی و هم‌راستا با جهت گسیختگی دیواره‌ی چاه می‌باشد می‌توان نتیجه گرفت که راستای تنش افقی بیشینه در جهت شکستگی‌های کششی یعنی شمال خاور-جنوب باخترا می‌باشد و همچنین تنش افقی کمینه در راستای شکستگی‌های برشی یعنی شمال باختر-جنوب خاور است.

۴-۵-۴- تنش در چاه ۳: در نمودار تصویری FMI چاه شماره ۳ تعداد ۵۸ عدد شکستگی باز شناسایی شده است که این تعداد شکستگی در دو دسته به‌طور میانگین قرار دارند که دسته اول که غالب شکستگی‌ها در این چاه هستند با هندسه‌ی میانگین N46W, 18SW و دسته‌ی دوم که از تعداد کمتری برخوردار هستند با هندسه‌ی میانگین N62W, 52NE شناسایی شدند. تصویر استریو گرافیک صفحات شکستگی و نمودار گل‌سرخی مربوط به آن‌ها در شکل ۷-۵ دیده می‌شود.

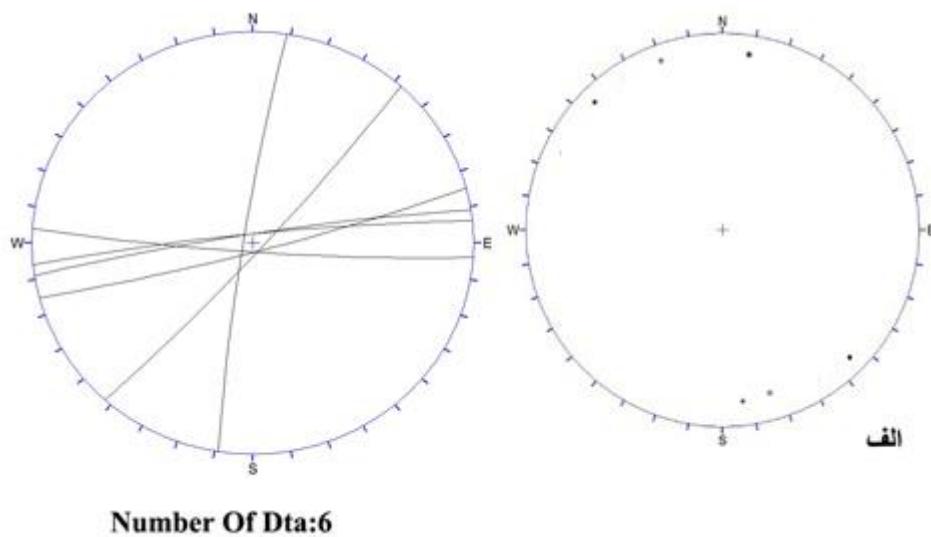


شکل ۷-۵- تصویر سیکلوگرافیک صفحات میانگین شکستگی‌ها و کنتور دیاگرام در چاه ۳ میدان

در بررسی لاغ های تصویری این چاه تعدادی شکستگی های القایی (شکستگی برشی و کششی) شناسایی شد. در این چاه تعداد ۳ عدد ریزش دیوارهی چاه (شکستگی برشی) و تعداد ۶ عدد شکستگی حاصل از عملیات حفاری شناسایی شده است که استریو گرام های مربوطه در شکل های ۵-۸ و ۹-۵ به نمایش در آمده است.



شکل ۵-۸- تصاویر استریو گرافیک نشان‌دهندهی موقعیت گسیختگی دیوارهی چاه، در چاه ۳ میدان الف - تصویر استریو گرافیک قطب صفحات ب - تصویر استریو گرافیک صفحات شکستگی

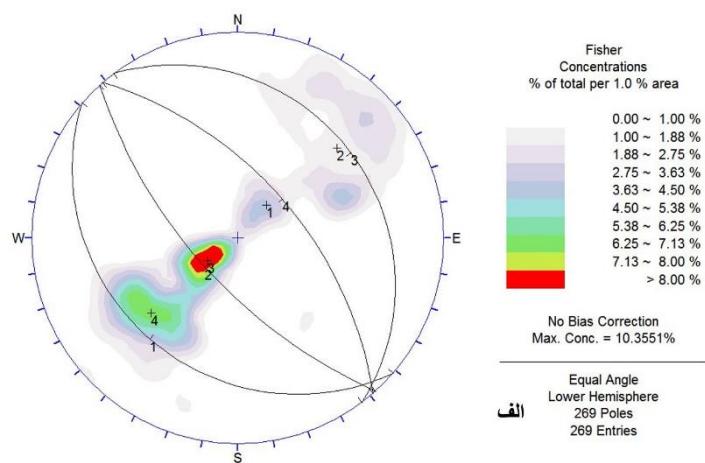


شکل ۹-۵- تصاویر استریو گرافیک نشان‌دهندهی موقعیت شکستگی های کششی در چاه ۳ میدان شکل ۱۲-۴- الف - تصویر استریو گرافیک قطب صفحات ب - تصویر استریو گرافیک صفحات شکستگی

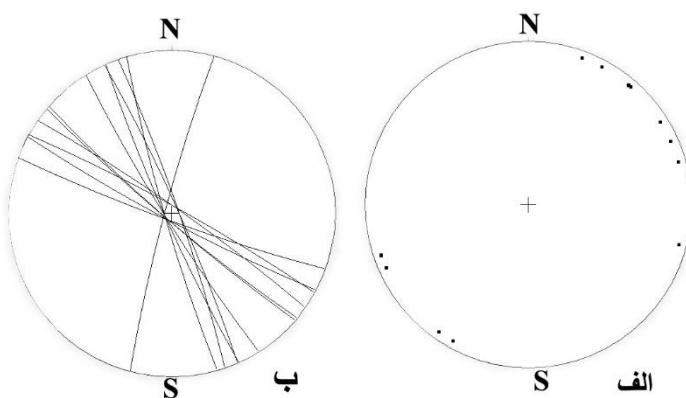
بررسی‌های آماری و سیکلوگرافیک در این چاه نیز مؤید جهت تنش‌های به دست آمده در چاه شماره‌ی ۳ میدان است. چراکه در چاه ۳ نیز OH ماکریم هم جهت با شکستگی‌های کششی و راستای شمال خاور-جنوب باخته دارد و البته در این چاه به دلیل اینکه جهت گسیختگی دیواره‌ی چاه در دو جهت شمال خاور-جنوب باخته و شمال باخته-جنوب خاور به دست آمده است بنابراین جهت h مینیم را عمود بر H در نظر میگیریم و جهت آن را شمال باخته-جنوب خاور معرفی می‌کنیم.

۵-۵-۲- تنش در چاه ۲

تعداد ۲۷۰ عدد شکستگی در این چاه یافت شده است که با بررسی آن‌ها در می‌یابیم که این تعداد شکستگی در ۴ دسته کلی با موقعیت‌های میانگین N42W,66SW و SW,24SW و N49W,24SW و شکستگی در ۶ عدد شکستگی کششی یا شکستگی‌های القایی یا Breakout شناسایی شد. همچنین تعداد ۱۲ عدد شکستگی کششی یا شکستگی‌های برشی در چاه ۲ تعداد ۱۲ عدد شکستگی کششی یا شکستگی‌های القایی یا Breakout شناسایی شده است. نمودارهای مربوط به شکستگی‌های برشی و کششی در شکل‌های ۱۱-۵ و ۱۲-۵ نمایش داده شده است.

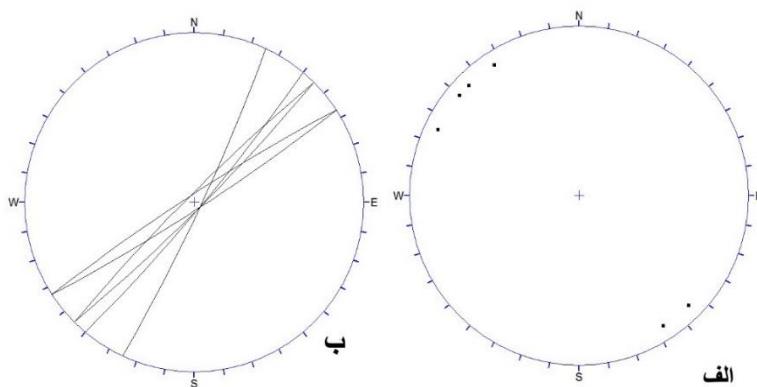


شکل ۵-۱۰- تصویر سیکلوگرافیک صفحات میانگین شکستگی‌ها و کنتور دیاگرام در چاه ۲ میدان



Number Of data:12

شکل ۱۱-۵ - تصاویر استریو گرافیک نشان‌دهنده‌ی موقعیت شکستگی‌های برشی در چاه ۲ میدان



Number Of Dta:6

شکل ۱۲-۵ - تصاویر استریو گرافیک شکستگی‌های کششی در چاه ۲ میدان الف - تصویر استریو گرافیک قطب صفحات ب - تصویر استریو گرافیک صفحات شکستگی

در چاه ۲ امتداد شکستگی‌های کششی NE-SW و جهت‌گیری ساختمانی ریزش‌های دیواره‌ی چاه NW-SE می‌باشد و بنابر انتظار این دو دسته شکستگی بر یکدیگر عمود می‌باشند. با توجه به این مسئله که $6H$ ماکریمم هم‌جهت با شکستگی‌های کششی و $6h$ مینیمم در راستای عمود بر شکستگی‌های کششی و هم‌راستا با جهت گسیختگی دیواره‌ی چاه می‌باشد، می‌توان نتیجه گرفت که راستای تنش افقی بیشینه در جهت شکستگی‌های کششی یعنی شمال خاور-جنوب باختر می‌باشد و همچنانی تنش افقی کمینه در راستای شکستگی‌های برشی یعنی شمال باختر-جنوب خاور است.

فصل ششم
بحث و پیجہ کری



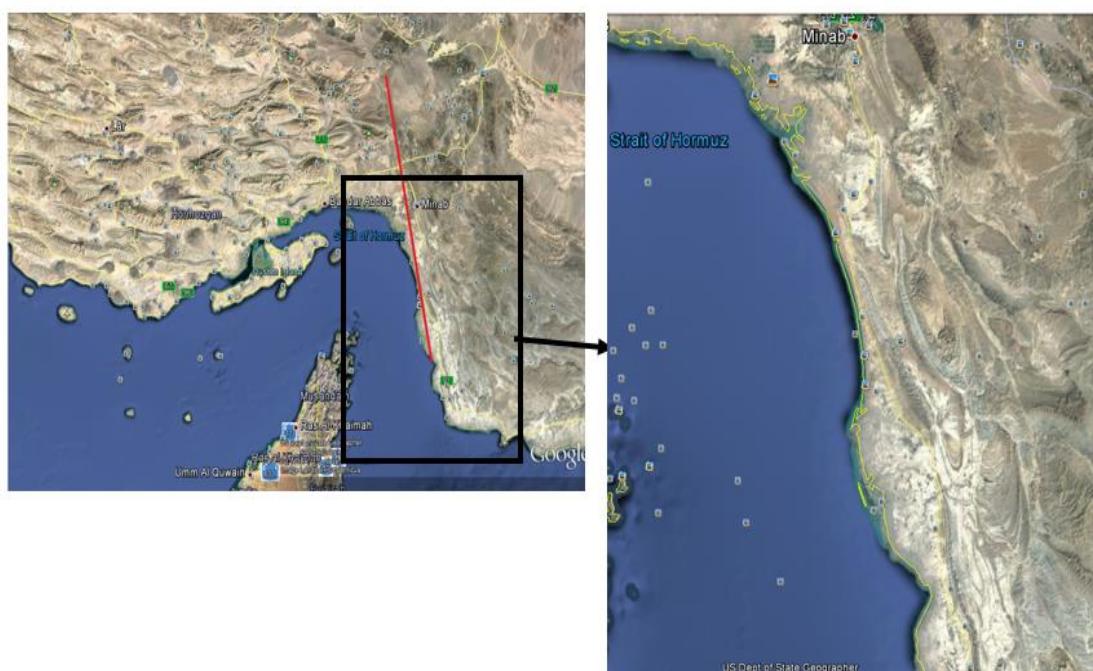
منابع اصلی موجود برای مطالعه سیستم‌های شکستگی میدانی هیدرورکبوری عبارت‌اند از: رخنمون‌ها، مقاطع لرزه‌ای و اطلاعات دینامیک و استاتیک چاه‌های حفاری‌شده. هر کدام از این موارد، مقیاس خاصی از مشاهده را در اختیار کاربر قرار می‌دهند. از میان منابع نامبرده شده، مطالعات انجام‌شده در مقیاس چاه، در مقایسه با مطالعات رخنمون و لرزه، دقیق‌تر بوده و در مقیاس مخزنی کاربردی‌تر هستند. همچنین مطالعه مغزه‌های جهت‌دار به دلیل وجود برخی محدودیت‌ها مانند عدم جهت‌یابی بسیاری از مغزه‌ها، هزینه بالای تهیه و آنالیز مغزه کامل و ریسک ناشی از تهیه مغزه در اینترووال‌های سست و شکننده، سبب شده است که ابزارهای تصویرساز الکتریکی و صوتی همچون، FMS/FMI, UBI(Ulterasonic Borehole Image) در این مطالعه به شناسایی و تحلیل و تفسیر شکستگی‌های میدان هیدرورکبوری مورد مطالعه پرداخته شده است. به این منظور از داده‌های لاغ‌های تصویری FMI و بررسی نقشه‌های ساختمانی زیرسطحی (UGC) میدان استفاده شده است. با مشتق‌گیری ساختمانی از این نقشه‌ها نقشه‌های هم‌شیب و هم‌خط میدان تهیه می‌شود. همچنین لاغ‌های خطی برای اثبات در برخی موارد به کار گرفته شده است. ساخت تصاویر FMI در میدان و شناسایی سطوح لایه‌بندی و شکستگی با استفاده نرم افزار ژئولاج انجام پذیرفته است. به منظور تحلیل شکستگی‌های میدان داده‌های چاه‌های شماره‌ی ۳ و ۵ و ۳ و ۲ مورد تفسیر قرار گرفته است. همچنین با شناسایی شکستگی‌های القایی جهت میدان تنش بر جا به دست آمده است.

با توجه به داده‌های زیر سطحی شرکت ملی نفت ایران، ساختار میدان مورد مطالعه به شکل یک طاقدیس بزرگ با روند شمالی_جنوبی، با طول تقریبی ۲۴ کیلومتر و پهنای تقریبی ۱۲ کیلومتر می‌باشد. این میدان در تنگه‌ی هرمز در بخش خاوری خلیج فارس واقع شده است. بررسی ساختارها در زاگرس نشان می‌دهد که در قسمت شمال باختری ایران ساختارهای زاگرس روند شمال باختر- جنوب خاوری دارند. هرچه به سمت جنوب می‌آییم روند ساختارها چرخش پیدا می‌کنند تا جایی که در قسمت جنوبی ایران و شمال خلیج فارس روند ساختارها خاوری - باختری می‌شوند. تصویر ماهواره‌ای لندست

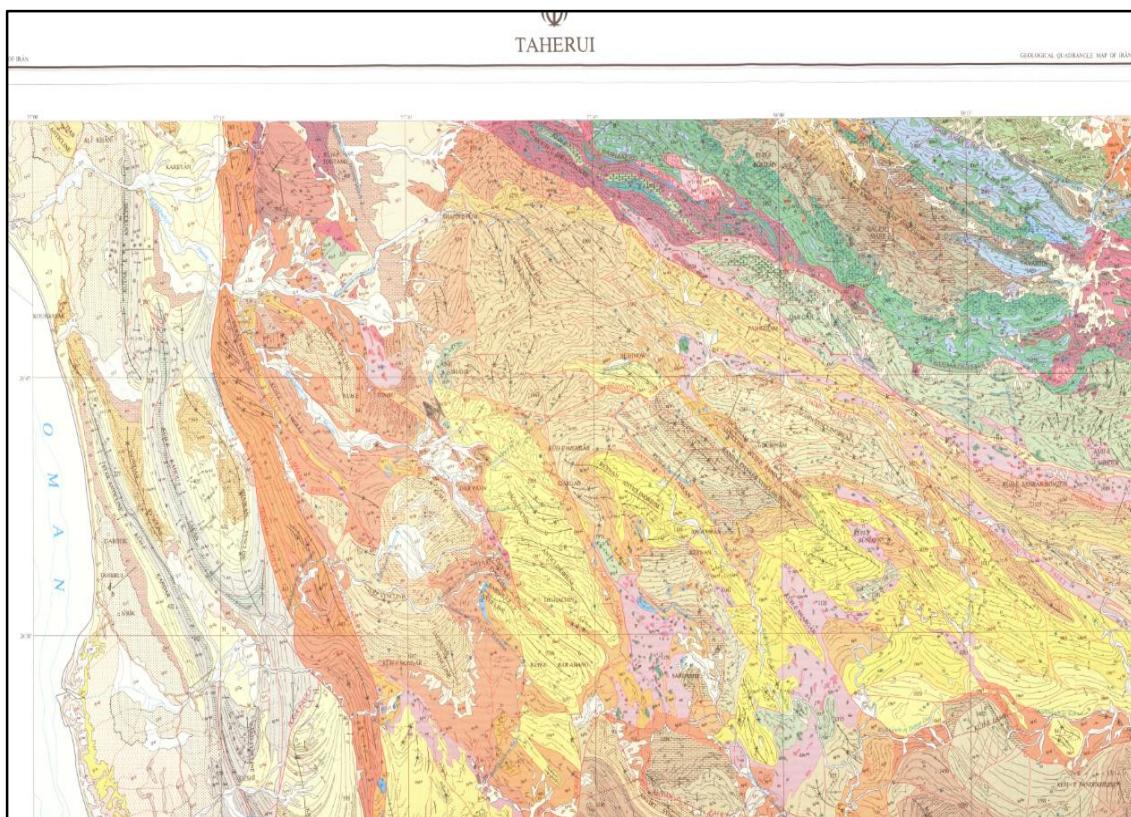
شکل ۲-۶ و ۶-۱ برگرفته از Google Earth می باشد که این تغییر روند بر روی آن مشخص است. مطالعه‌ی تصاویر دورسنجی نظری شکل ۱-۶ و همچنین مطالعات و برداشت‌های صحرایی که در نقشه-های زمین‌شناسی از جمله در چهارگوش



شکل ۱-۶- تغییر روند تدریجی ساختارها از سمت چپ شکل (روند شمال باخترا-جنوب خاور) به سمت راست (خاوری- باخترا) مشاهده شده بر روی تصاویر ماهواره‌ای گوگل ارث



شکل ۲-۶- سمت چپ، نمایی از گسل میناب و سمت راست روند شمالی-جنوبی ساختارها بلافاصله بعد از خط گسلی میناب در روی تصاویر ماهواره‌ای Google Earth



شکل ۶-۳-روندهای شمالی-جنوبی ساختارها بر روی چهارگوش ۱:۲۵۰۰۰۰ طاهری

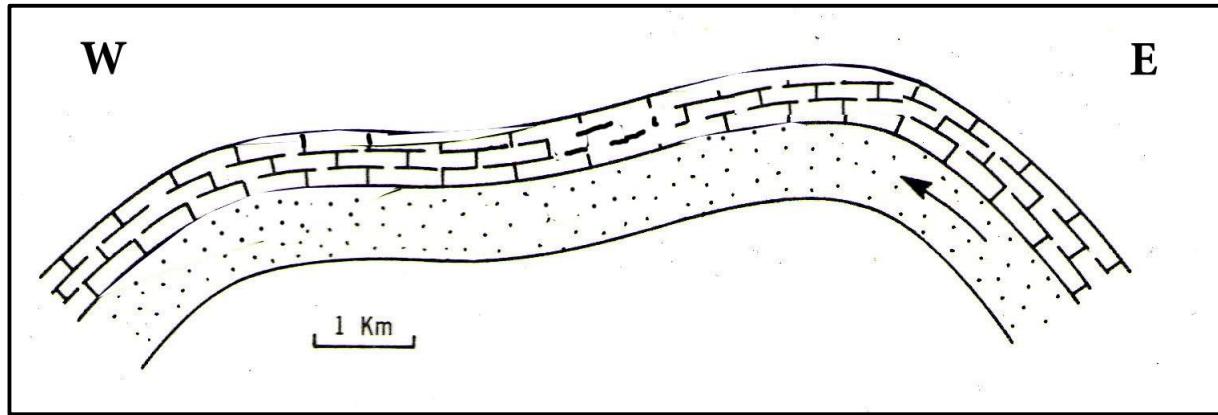
طاهری (شکل ۶-۳) که در قسمت خاوری تنگه هرمز قرار دارد، حاکی از روند خاوری- باختی در جنوب ایران است. ولی در تنگه هرمز در مجاورت گسلهای میناب روند ساختارها بهویژه چین‌ها به شمالی-جنوبی تغییر می‌یابد. این روند نیز در تصویر ماهواره‌ای لندست برگرفته از Google Earth در شکل ۶-۶ مشخص است.

گسل میناب گسلی شمالی - جنوبی با حرکت راستبر می‌باشد؛ که دو محیط زمین‌شناسی مشخص یعنی منطقه‌ی پرخوردی قاره - قاره زاگرس در باختی را از منطقه‌ی فروزانش اقیانوسی - قاره‌ای مکران در خاور جدا می‌کند. (Jackson and Mc Kenzi 1984, Berberian 1995). از طرفی تغییر روند چین‌ها از جمله تاقدیس مورد مطالعه در انتهای جنوب خاوری زاگرس و در نوار باختی مکران، از روند خاوری- باختی به روند شمالی - جنوبی که در حیرم گسلهای میناب رخ داده است می‌تواند ناشی از حرکت راستبر همراه با مؤلفه‌ی فشاری در منطقه‌ی گسلی میناب باشد. تاقدیس مورد مطالعه در روی نقشه در سمت باختی چهارگوش طاهری قرار دارد. ساختارهای بخش باختی چهارگوش ۱:۲۵۰۰۰

طاهری روند شمالی - جنوبی دارند که هر چه به سمت خاور پیش برویم روند ساختارها شمال خاور - جنوب باخته می شود (شکل ۳-۶).

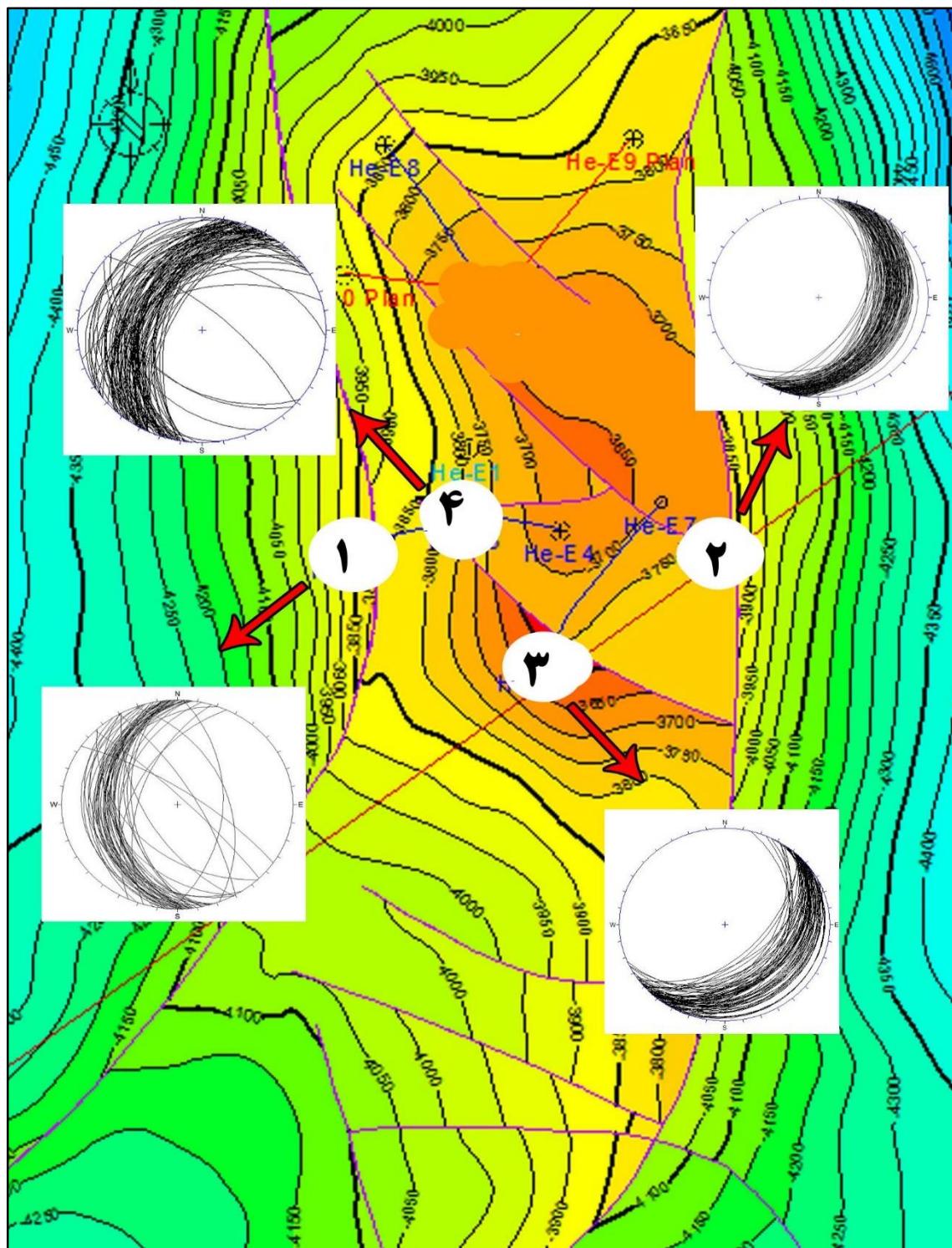
۱-۶-بررسی نقشه های توزیع تنش و کرنش

با بررسی نقشه های هم شیب و هم خمش میدان مشخص شد که در نقشه های زیر سطحی تاقدیس مورد مطالعه، دو ناحیه دارای شیب و انحنای بالای ساختمانی وجود دارد که دو شکستگی طولی اصلی که در نقشه ها شناسایی شده است و با اعداد ۹ و ۱۰ در شکل ۲-۴ شماره گزاری شده است بر روی این مناطق با شیب و انحنای بالای ساختمانی منطبق هستند. حضور دو ناحیه دارای شیب و انحنای زیاد ساختمانی در نقشه های زیر سطحی نشان دهنده ای است که تاقدیس مورد مطالعه دو منطقه ای لولا دارد و یا به عبارتی دارای منطقه ای لولا عریض می باشد. این مساله باعث شده که دو ناحیه با شیب و انحنای زیاد ساختمانی که مستعد شکستگی هستند را مشاهده کنیم. شکل ۴-۶ برشی نمادین از



تاقدیس مورد مطالعه است که در آن دو محوره بودن تاقدیس نشان داده شده است.

شکل ۴-۶-برشی نمادین از تاقدیس میدان که دو محوری بودن آن را نشان می دهد. همچنین با توجه به بررسی هندسه و جهت سطوح لایه بندي بر روی نمودارهای تصویری هر چاه در این میدان شکل طاقدیس میدان و همچنین جهت شیب یالها به خوبی مشخص شده است. در شکل ۵-۵ استریو گرام مربوط به سطوح لایه بندي هر یک از چاه های مورد مطالعه در میدان بر روی نقشه ی خطوط تراز زیر سطحی میدان پلات شده است.



شکل ۵-۶- استریوگرام مربوط به سطوح لایه بندی که با توجه به موقعیت هر چاه بر روی نقشه‌ی ساختمانی زیر سطحی قرار داده شده است.

۶-۲-مطالعه‌ی مستقیم (شناسایی شکستگی‌ها در روی لاگ‌های تصویری)

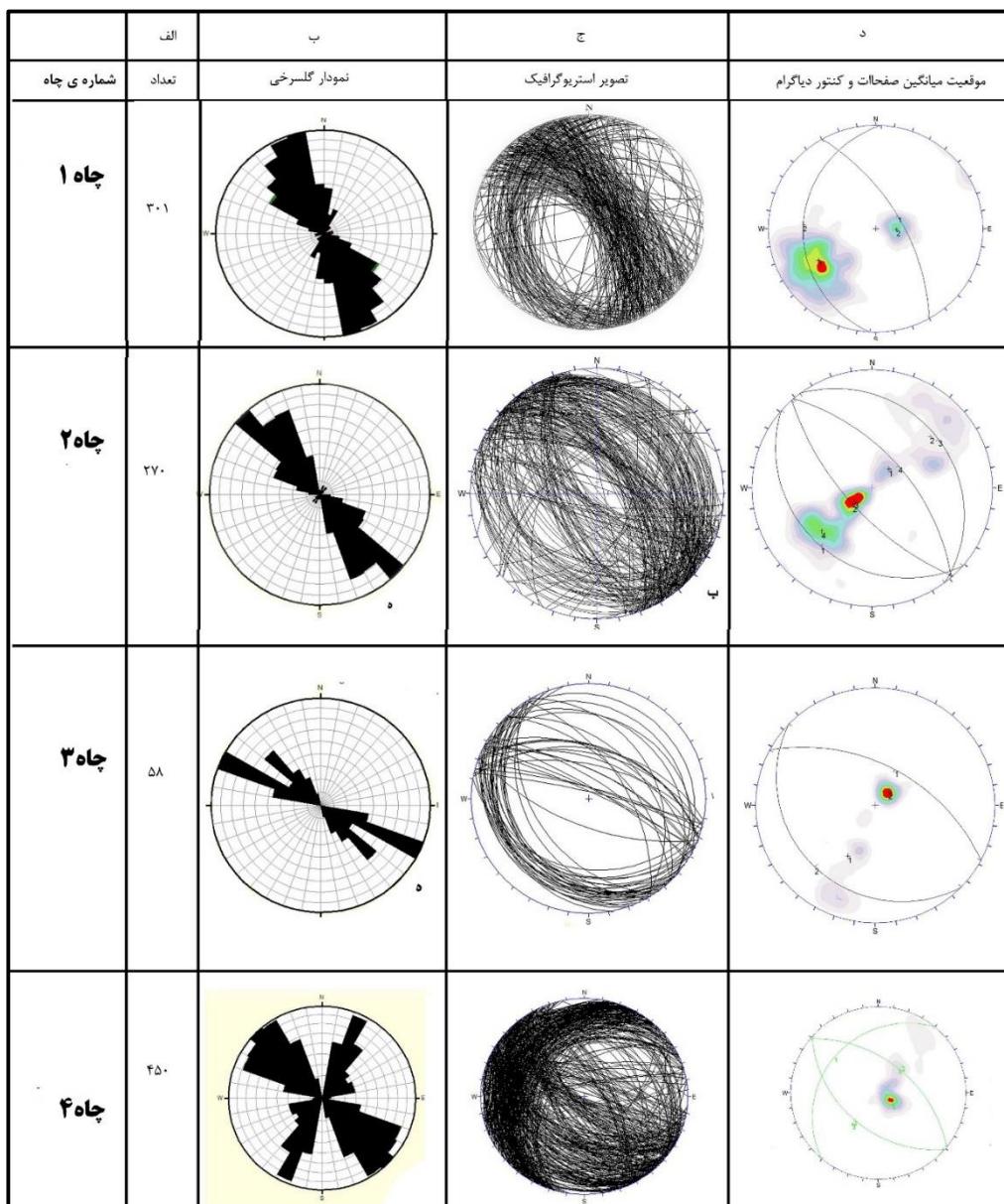
انواع ساختارهای شناسایی شده در روی لاگ‌های تصویری شامل لایه‌بندی و انواع شکستگی‌ها هست. در

این مطالعه تصاویر حاصل از ۴ چاه قائم در میدان با استفاده از نرم‌افزار ژئولاگ مورد تحلیل و بررسی

قرار گرفته است. در شکل ۶-۶ تعداد شکستگی‌های هر چاه به همراه تصاویر استریو گرافیک صفحات و

نمودارهای گل‌سرخی مربوطه و همچنین صفحات میانگین و کنتور دیاگرام مربوط به صفحات شکستگی

در هر چاه آورده شده است.

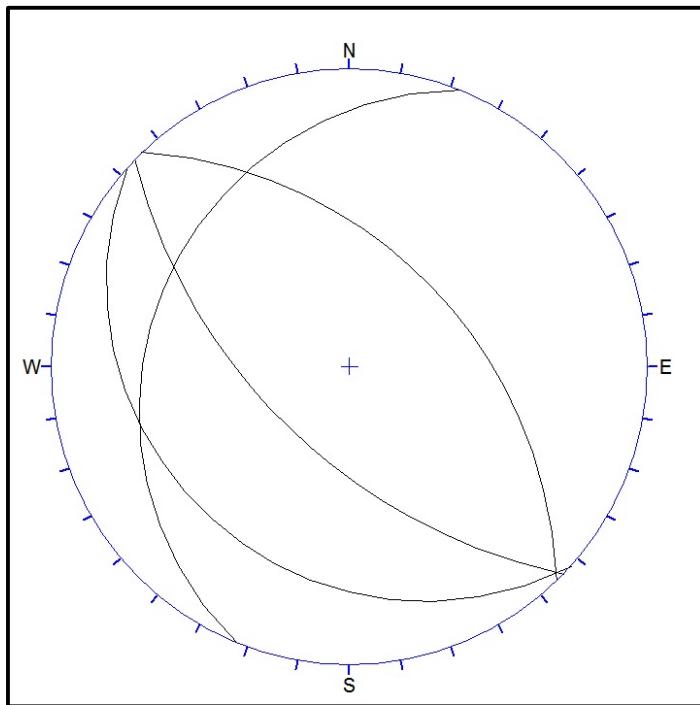


شکل ۶-۶-موقعیت شکستگی‌های شناسایی شده در هر چاه در میدان. ستون الف: تعداد شکستگی‌های هر چاه، ستون ب: نمودار گل‌سرخی صفحات شکستگی، ستون ج: تصویر استریو گرافیک صفحات، ستون د: تصویر استریو گرافیک صفحات میانگین در هر چاه به همراه کنتور دیاگرام مربوطه

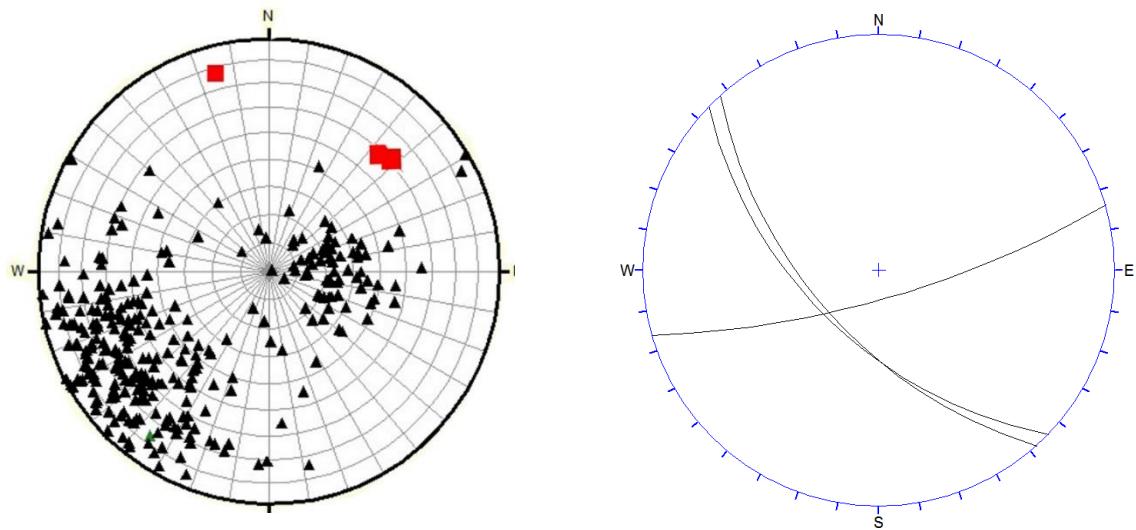
در چاه ۴، تعداد ۴۵۰ عدد شکستگی در ۳ دسته‌ی غالب N40E,24NW و N51W,50SW و در چاه ۱، تعداد ۲۹۹ عدد شکستگی در دو دسته‌ی اصلی با موقعیت میانگین N49W,45NE و در چاه ۳، تعداد ۵۸ عدد شکستگی در دو دسته با هندسه‌ی N27W,63NE و N3E,22NW میانگین N62W, 52NE و N46W,18SW و در چاه ۲، تعداد ۲۷۰ عدد شکستگی در ۴ دسته کلی با موقعیت‌های میانگین N41W/58NE و N37W/21NE و N49W/24SW و N42W/66SW شناسایی شدند. همچنین در چاه A تعداد ۳ گسل احتمالی با موقعیت‌های N75E,77SE و N42W,59SW و N46W,57SW شناسایی شده‌اند. اغلب شکستگی‌های مشاهده شده از نوع باز هستند. از نظر روند و شیب و جهت شبیه می‌توان کل شکستگی‌های میدان که از چهار چاه به دست آمده است را در ۴ دسته تقسیم‌بندی کرد. خصوصیات این چهار دسته‌ی میانگین در جدول ۱-۶ آمده است. همچنین شکل ۶-۷ نشان‌دهنده‌ی موقعیت میانگین این صفحات میانگین می‌باشد.

جدول ۱-۶-موقعیت ۴ دسته شکستگی در کل میدان به همراه موقعیت صفحات میانگین برای هر دسته

	موقعیت صفحات (Dip&Dip Direction)	موقعیت صفحه‌ی میانگین (Dip&Dip Direction)
دسته‌ی اول	۶۳/۰۶۰ ۵۸/۰۴۹ ۲۱/۰۵۳ ۵۲/۰۲۸ ۴۵/۰۴۱	۴۸/۰۴۶
دسته‌ی دوم	۲۲/۲۷۳ ۲۴/۳۱۰	۲۲/۲۹۲
دسته‌ی سوم	۲۴/۲۲۱ ۱۸/۲۲۴	۲۱/۲۲۲
دسته‌ی چهارم	۶۶/۲۲۸ ۵۰/۲۱۹	۵۸/۲۲۴



شکل ۷-۶-موقعیت صفحات میانگین ۴ دسته‌ی کلی شکستگی در میدان

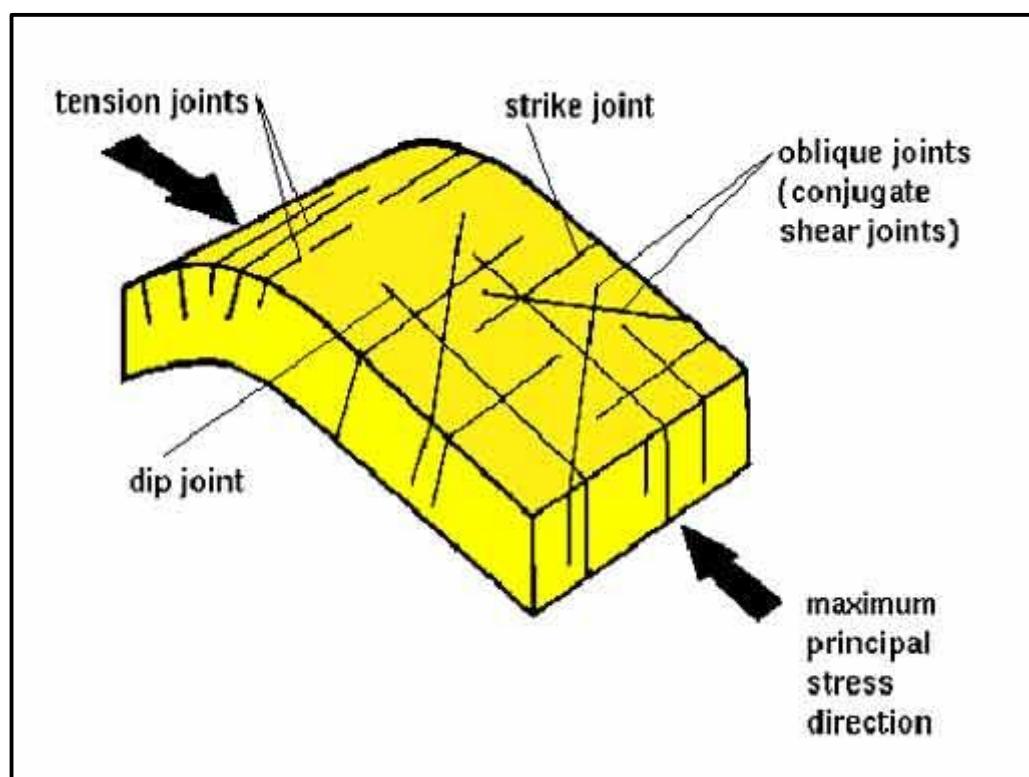


ثالث ۶-الف-تصویر سیکلوگرافیک صفحات گسل‌های احتمالی ب-استریوگرام قطب صفحات شکستگی (مثلث مشکی) و قطب صفحات گسل که با نماد مربع قرمز نشان داده شده‌اند.

همچنین در چاه ۱، سه گسل احتمالی با موقعیت‌های N75E, 77SE و N42W, 59SW و N46W, 57SW شناسایی شد. تصویر قطب صفحات گسل نسبت به صفحات شکستگی و همچنین تصویر استریو گرافیک صفحات گسلی احتمالی در شکل ۸-۶ آمده است. که عملکرد یکی از گسل‌ها که

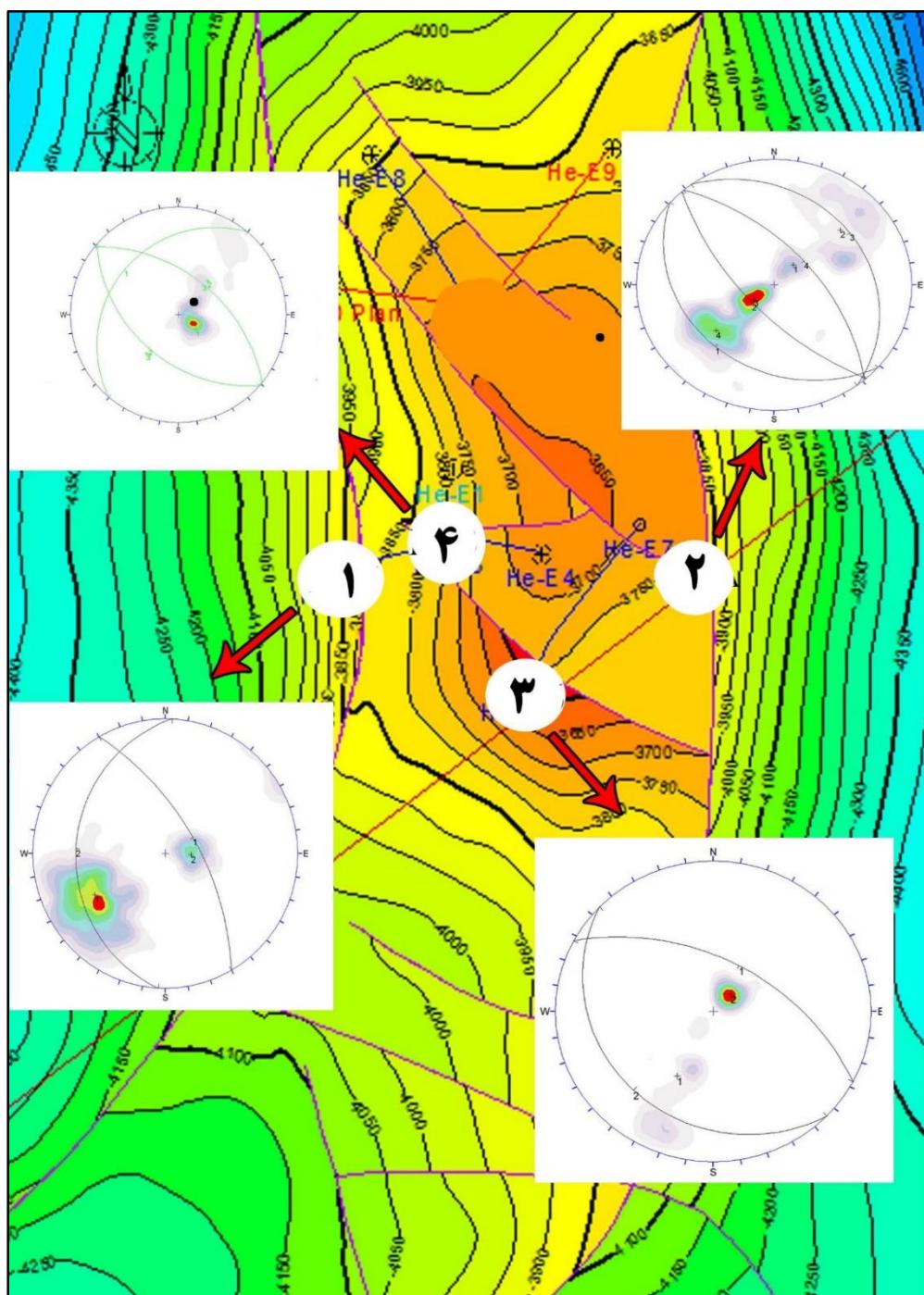
روندي تقریباً شرقی-غربي دارد و عمود بر گسل‌های اصلی منطقه است را به فعالیت این گسل‌ها مربوط دانست. و دو گسل دیگر که روندی شمال باخته-جنوب خاور دارند را ناشی از چین‌خوردگی تلقی کرد.

شکل ۹-۶ تصویری نمادین از شکستگی‌های ایجادشده بر روی یک چین را نشان می‌دهد که با توجه به آن مشخص است که سه دسته شکستگی طولی و عرضی و مایل در ارتباط با چین‌خوردگی ایجاد می‌شود. در میدان نیز با بررسی هر کدام از چاه‌ها شکستگی‌های طولی و عرضی و مایل شناسایی شده است به این شرح که در چاه ۴ غالب شکستگی‌ها طولی و مایل هستند. همچنین در چاه ۱ شکستگی‌ها به دلیل روند تقریباً شمالی-جنوبی در دسته‌ی شکستگی‌های طولی قرار می‌گیرند. و در چاه ۳ و ۲ اکثر شکستگی‌های شناسایی شده به دلیل روند باخته - خاوری در دسته‌ی شکستگی‌های عرضی قرار دارند که البته در این دو چاه شکستگی‌های مایل هم یافت می‌شود.



شکل ۹-۶-شکل نمادینی از شکستگی‌های آرمانی ایجادشده بر روی چین‌خوردگی نقل از (Marshak&Mitra1998)

همچنین در شکل ۱۰-۶ استریوگرام‌های مربوط به شکستگی‌های موجود در هر چاه بر روی نقشه‌ی زیر سطحی میدان نمایش داده شده است که در آن می‌توان موقعیت شکستگی‌ها را با موقعیت شکستگی‌های بزرگ مقیاس موجود در تاقدیس و همچنین موقعیت چاه‌ها نسبت به چین مقایسه نمود.



شکل ۱۰-۶- استریوگرام مربوط به موقعیت میانگین صفحات شکستگی که بر روی نقشه‌های خطوط تراز زیر سطحی با توجه به موقعیت چاه‌ها نمایش داده شده است.

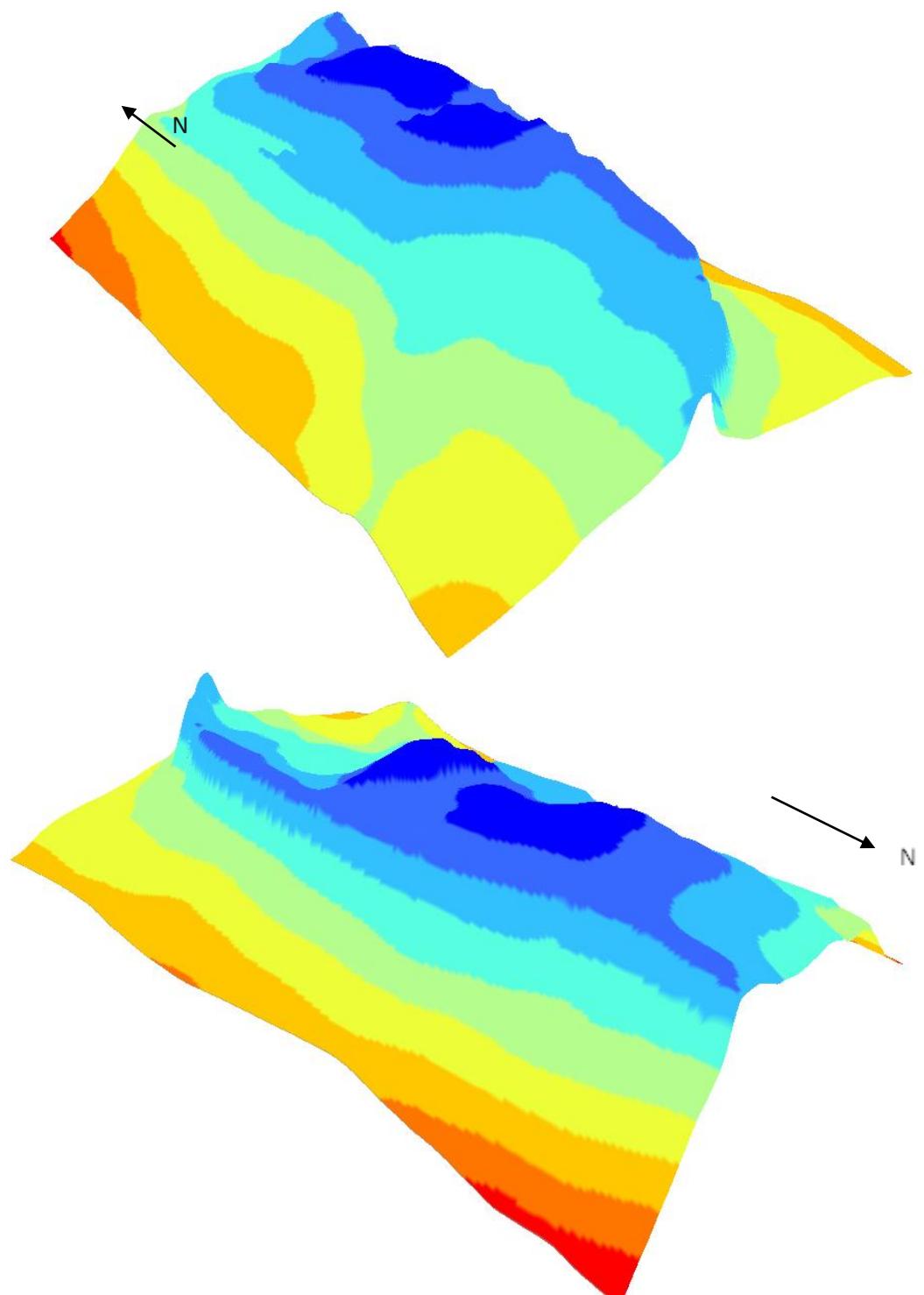
۶-۳- مدل سازی سه بعدی

در میدان با استفاده از نقشه های ساختمانی زیر سطحی و اطلاعات طول و عرض جغرافیایی نقاط و همچنین ارتفاع آنها بعد از ساختن نقشه DEM تاقدیس مورد مطالعه، یک مدل سه بعدی از تاقدیس برای درک بهتر ساختار میدان ساخته شد. این مدل با استفاده از مجموعه نرم افزار Arc GIS و با استفاده از نرم افزار Arc Scene ساخته شده است. در صورت صحیح بودن نقشه های ساختمانی در دسترس، این مدل شباهت بسیاری به ساختار تاقدیس مورد مطالعه دارد.

در این مدل سه بعدی ارتفاع های مختلف بارنگ های متفاوتی نشان داده شده است که در راهنمای نقشه مشاهده می شود. در دو قسمتی که با توجه به نقشه های هم شیب و هم خمش میدان بالاترین شیب و انحنای ساختاری مشاهده شد، در مدل سه بعدی نیز این احنای دیده می شود. همچنین این مسئله که تاقدیس دارای دو منطقه ای لولا می باشد نیز در این مدل به خوبی نمایان است. در شکل ۱۱-۶ راهنمای ارتفاعی مدل سه بعدی به همراه رنگی که به هر عمق اختصاص داده شده است دیده می شود. همچنین در شکل ۱۲-۶ دو نما از این مدل سه بعدی نمایش داده شده است. تعدادی Saddle و culmination در مدل سه بعدی دیده می شود که مسلم است در این مناطق مرکز شکستگی ها نسبت به سایر نقاط بالاتر است. صرف نظر از عملکرد عوامل دیاژنزی در پیدایش پاره ای از شکستگی های طبیعی با جهت یابی های پراکنده و تصادفی، عدم حضور سطوح گسلی در چاه های مورد مطالعه، تفسیر شکستگی های طبیعی را



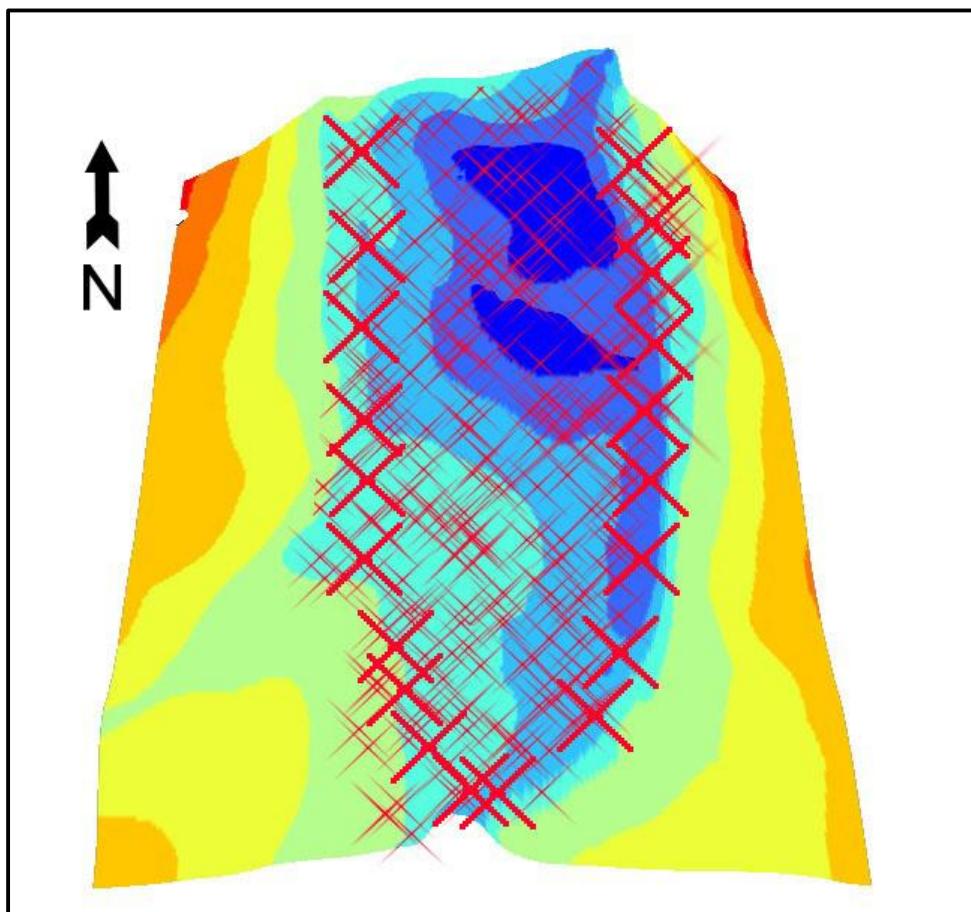
شکل ۱۱-۶- راهنمای عمقی مدل سه بعدی تاقدیس مورد مطالعه



شكل ١٢-٦ - مدل سه بعدی تاقدیس مورد مطالعه

در طبقات رسوبی مسطح دشوار نموده است. با توجه به تفسیر نمودارهای FMI و همچنین اهمیت گسل‌های پی‌سنگی مانند میناب و خطواره‌ی عمان در شکل‌گیری ساختارها، عملکرد چند عامل منطقه-ای در پیدایش این شکستگی‌ها، قابل توجه است. این عوامل عبارت‌اند از: حضور گسل‌های پی‌سنگی و فعالیت حاصل از آن‌ها که عامل کنترل‌کننده ضخامت و توزیع رخساره‌های رسوبی طبقات فوقانی آن‌ها محسوب می‌گردد. اختلاف فشارش ناشی از تغیرات ضخامت در طول حوضه، یکی از پارامترهای ایجاد‌کننده شکستگی در پی‌سنگ است. فعالیت بعدی این شکستگی‌ها، منجر به شکستگی‌های بعدی در مقیاس منطقه‌ای می‌شود. بارگذاری‌های حاصل از چین‌خوردگی و ایجاد انحنای منطقه‌ای درنتیجه فروزانش صفحه عربی به زیر صفحه ایران مرکزی نیز می‌تواند عامل مهمی در شکل‌گیری شکستگی‌ها باشد. کل شکستگی‌های ایجادشده در میدان را می‌توان به عوامل مختلفی نسبت داد. شکستگی‌های مشاهده شده بر روی نقشه‌های ساختاری زیرسطحی که در دو روند موادی و عمود بر گسل‌های اصلی منطقه هستند، مؤلفه‌ی راستا لغز دارند بنابراین می‌توان به وجود آمدن این شکستگی‌ها را حاصل از فعالیت این گسل‌ها در نظر گرفت. در مورد شکل‌گیری شکستگی‌های مشاهده شده در روی لاغ‌های تصویری که در دو روند غالب شمال باخته-جنوب خاور و شمال خاور-جنوب باخته هستند را نیز احتمال این وجود دارد که شکستگی‌هایی که روند شمال خاور-جنوب باخته دارند که یک دسته هستند (دسته‌ی دوم) و از تعداد کمتری برخوردار هستند ناشی از برخورد صفحه‌ی عربستان به ایران و فشارش ایجادشده توسط این حرکت باشند و دسته‌ی دوم شکستگی‌ها (دسته‌های اول و سوم و چهارم) که روندی شمال باخته-جنوب خاور دارند را شکستگی‌هایی دانست که در طی رشد چین‌خوردگی و انحنای ناشی از آن ایجادشده‌اند. این دسته از تعداد بالاتری برخوردار هستند و غالب شکستگی‌های میدان را تشکیل می‌دهند. درنهایت با توجه به حضور تعداد بالای شکستگی در میدان مورد مطالعه می‌توان مخزن مورد مطالعه را یک مخزن شکسته در نظر گرفت که حفر چاه‌های استخراجی با در نظر گرفتن تراکم شکستگی‌ها و ساختار میدان مورد مطالعه باعث کاهش هزینه‌های پی‌جویی و ازدیاد برداشت می‌شود که این مسئله در میادین مشترکی مانند مورد مطالعه از اهمیت ویژه‌ای برخوردار است. در نهایت با توجه

به مدلسازی مخزن و مدلسازی شکستگی‌ها در هر چاه می‌توانیم بهترین محل برای حفر چاه‌های اکتشافی جدید را در منطقه‌ی لولا که تجمع بیشترین شکستگی‌ها در این قسمت است را پیشنهاد بدهیم. بنابراین در میدان که طبق بررسی‌ها دارای دو خط لولا می‌باشد و در این دو نقطه بالاترین شیب و انحنای ساختمانی مشاهده می‌شود می‌توان بهترین محل حفر چاه را بر روی این مناطق لولا معرفی نمود. چگالی بالای شکستگی‌ها در این منطقه باعث افزایش تراوایی و به تبع آن افزایش تجمع هیدروکربور شده است که شناسایی این مناطق قبل از حفر چاه‌های جدید کمک موثری در کاهش هزینه‌ها و افزایش بهره‌وری از مخزن به خصوص در میادین مشترک می‌باشد. در صورت حفر چاه‌هایی در منطقه‌ی Nose چین مسلماً اطلاعات بیشتری در مورد ساختار میدان به دست می‌آمد چراکه در این منطقه از چین تمرکز شکستگی‌ها قطعاً بالاتر است. در شکل ۱۳-۶ بهترین مکان برای حفر چاه‌هایی بعدی با رنگ قرمز مشخص شده است.

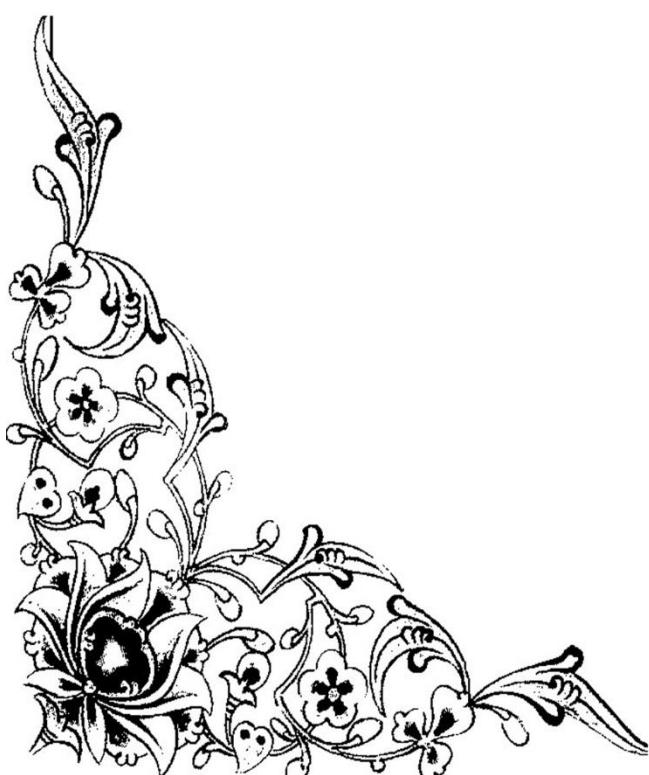


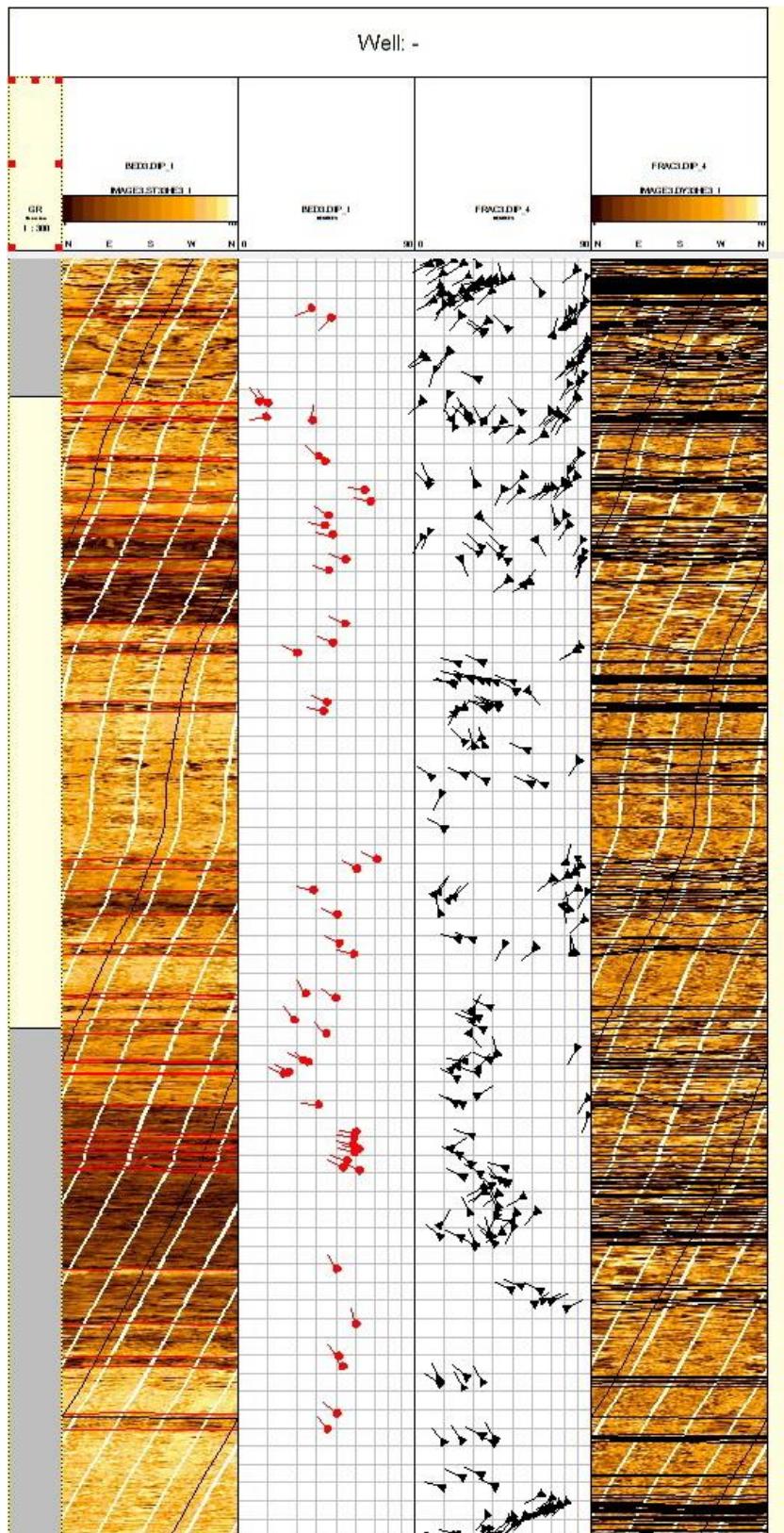
شکل ۱۳-۶- مشخص شدن بهترین مکان برای حفر چاه‌های بعدی



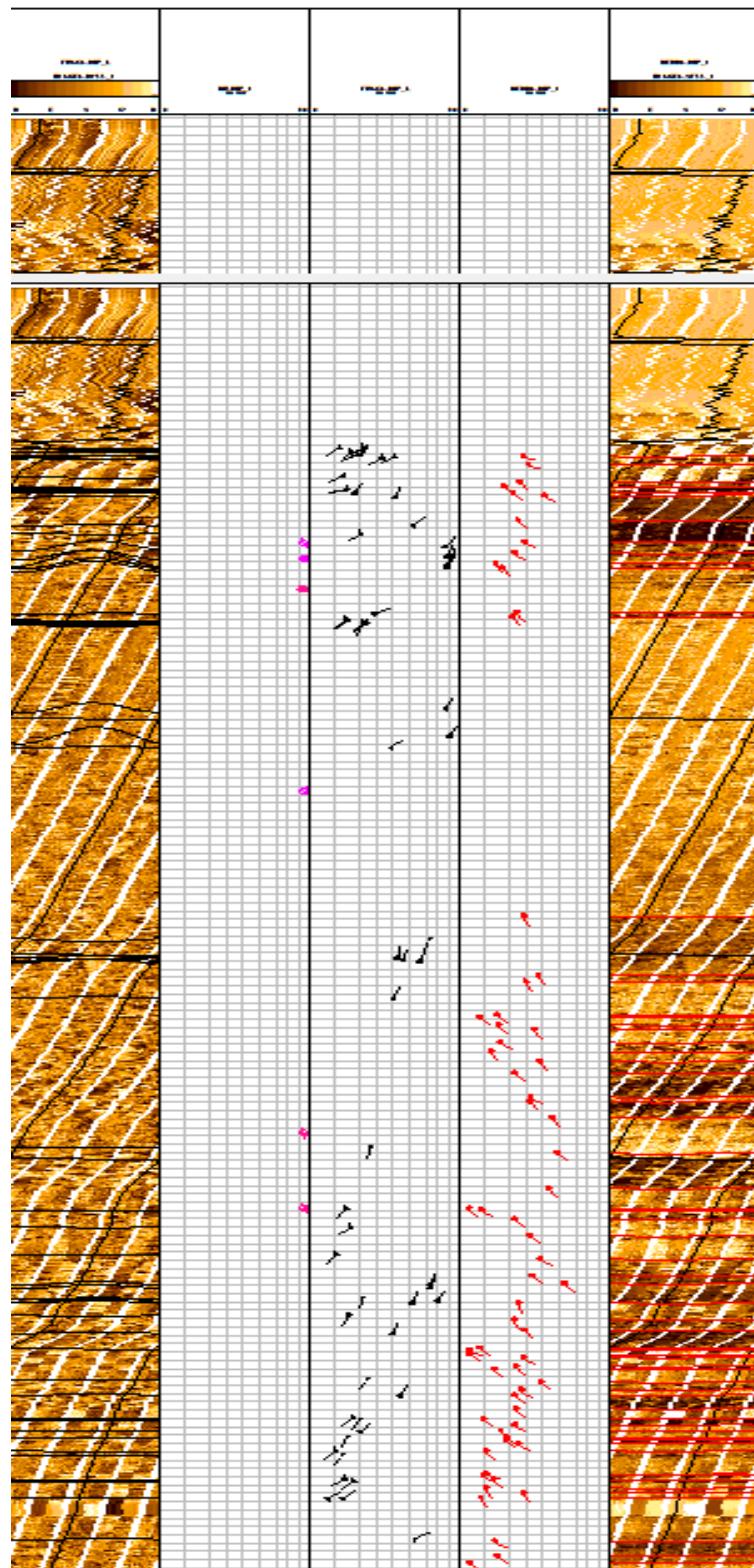
سوستہ

پہ

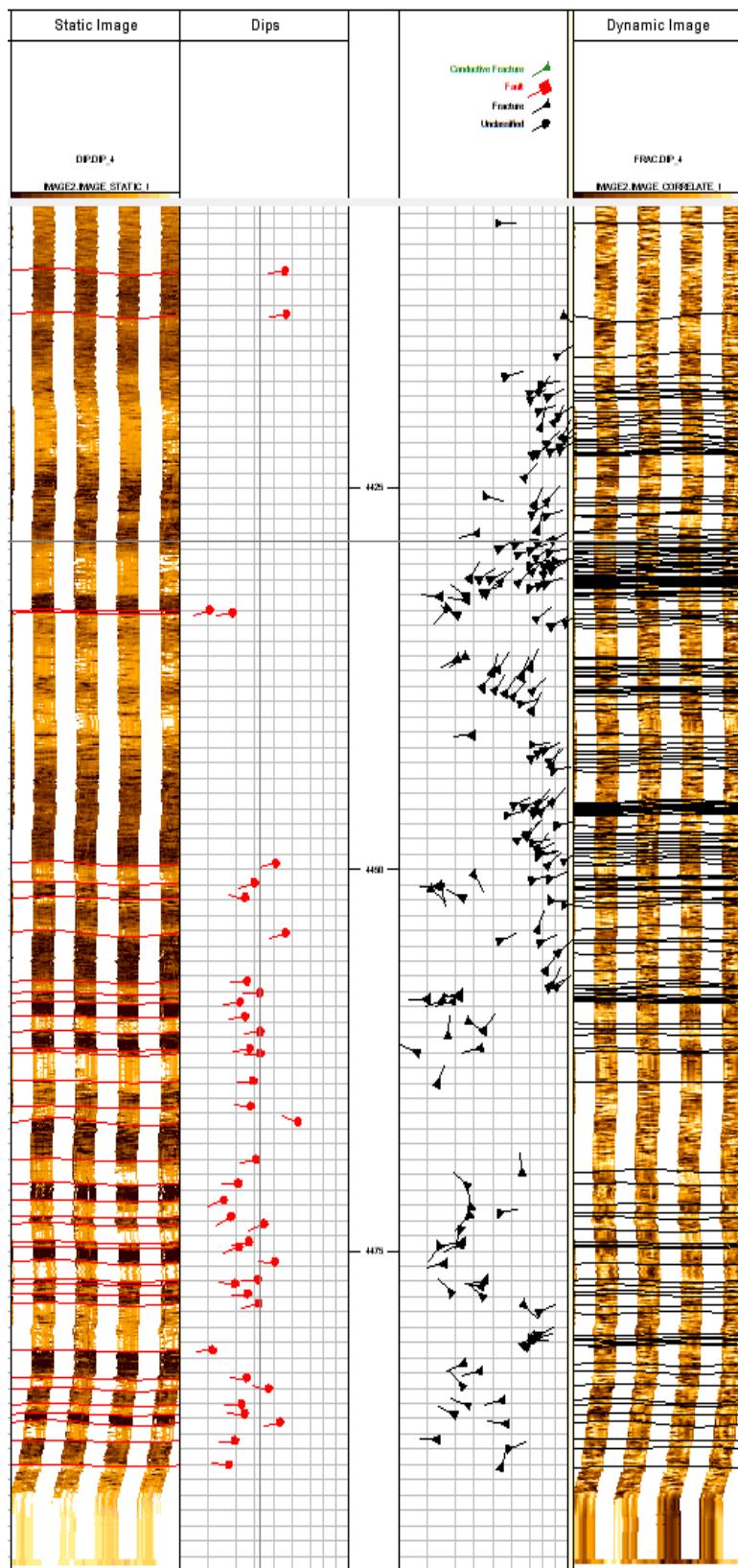




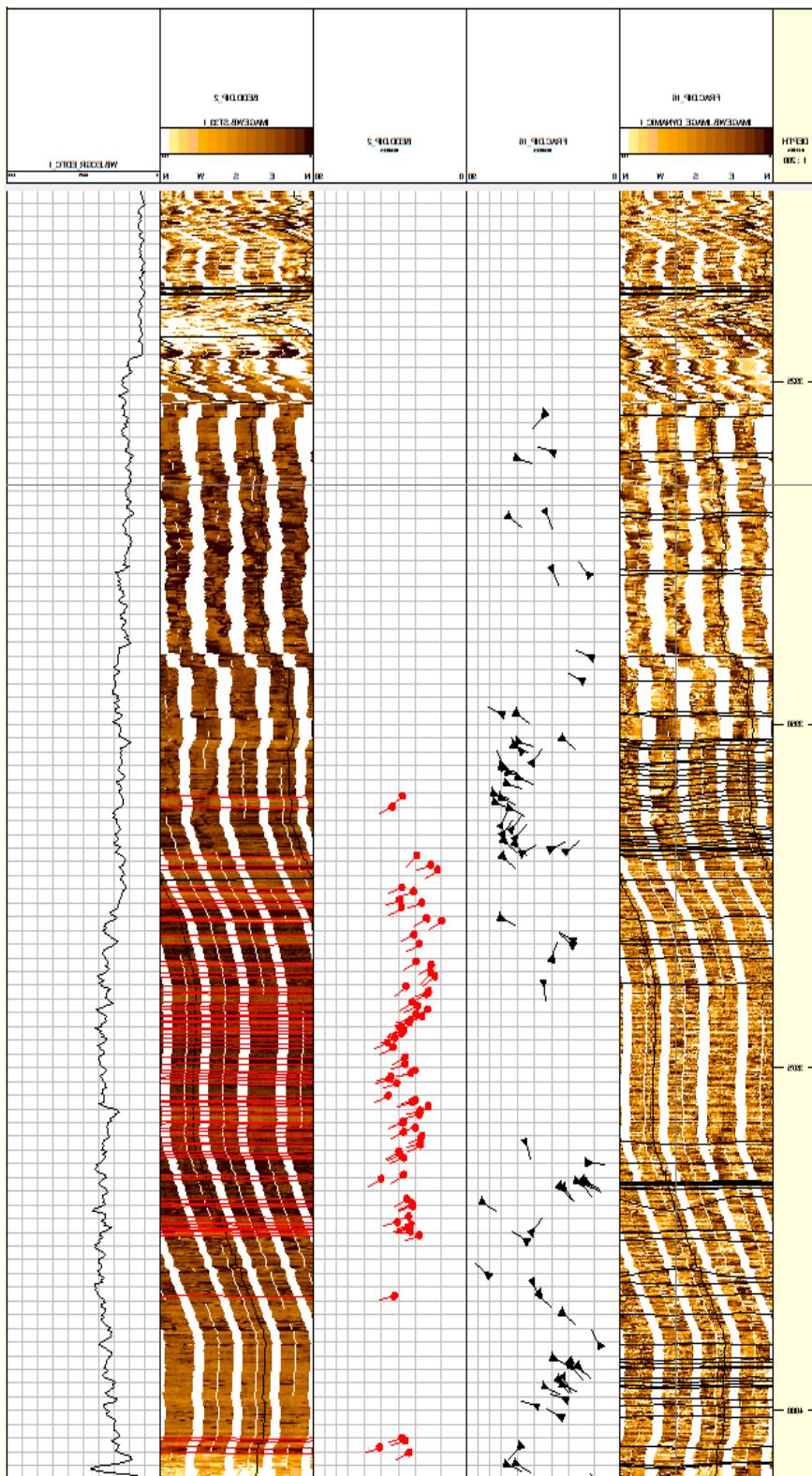
پیوست ۱-نمایی از تصویر FMI چاه ۴ در عمقی از چاه به همراه سطوح لایه‌بندی و شکستگی شناسایی شده بر روی آن تدپول‌های مشکی رنگ مثلثی سطوح شکستگی و تدپول‌های قرمز رنگ دایره‌ای سطوح لایه‌بندی را نشان می‌دهند.



پیوست ۲-نمایی از تصویر FMI چاه ۳ در عمقی ۵۰۰ متری از به همراه سطوح لایه‌بندی و شکستگی شناسایی شده بر روی آن



بیوست ۳-نمایی از تصویر FMI چاه ۲ در عمقی ۲۰۰ متری از چاه به همراه سطوح لایه‌بندی و شکستگی شناسایی شده بر روی آن. نمودار گاما در کنار آن‌ها



پیوست ۴-نمایی از تصویر FMI چاه ۵ در عمقی ۱۰۰ متری از چاه به همراه سطوح لایه‌بندی و شکستگی شناسایی شده بر روی آن

1	depth	d.d		dip
2	3820.945	239.5031	Fracture	30.82659
3	3821.038	214.7834	Fracture	21.65054
4	3821.972	225.3067	Fracture	31.35469
5	3822.3	237.904	Fracture	13.80612
6	3823.089	18.9098	Fracture	85.47422
7	3823.375	236.3415	Fracture	23.9452
8	3823.535	242.1316	Fracture	28.8833
9	3823.674	244.3743	Fracture	21.46474
10	3823.805	242.108	Fracture	32.80381
11	3823.96	19.9045	Fracture	85.22585
12	3823.97	237.7754	Fracture	20.48091
13	3824.213	224.3663	Fracture	34.06556
14	3824.545	231.1757	Fracture	26.86798
15	3824.646	242.9885	Fracture	28.2297
16	3824.999	237.9122	Fracture	10.82322
17	3825.257	289.0581	Fracture	15.82198
18	3825.619	251.3334	Fracture	7.26867
19	3825.839	238.9273	Fracture	12.7376
20	3826.037	328.9925	Fracture	22.0977
21	3826.134	224.3569	Fracture	7.96647
22	3826.19	233.3366	Fracture	15.98552
23	3826.264	244.4282	Fracture	4.57032
24	3826.934	224.1981	Fracture	77.75764
25	3827.284	231.0271	Fracture	8.99827
26	3827.637	243.3473	Fracture	17.95389
27	3827.732	197.1621	Fracture	86.72063
28	3827.754	240.9248	Fracture	38.63438
29	3827.758	340.8833	Fracture	35.27805
30	3827.871	251.0165	Fracture	30.68666
31	3828.008	256.8029	Fracture	22.39301
32	3828.104	255.3869	Fracture	26.85946

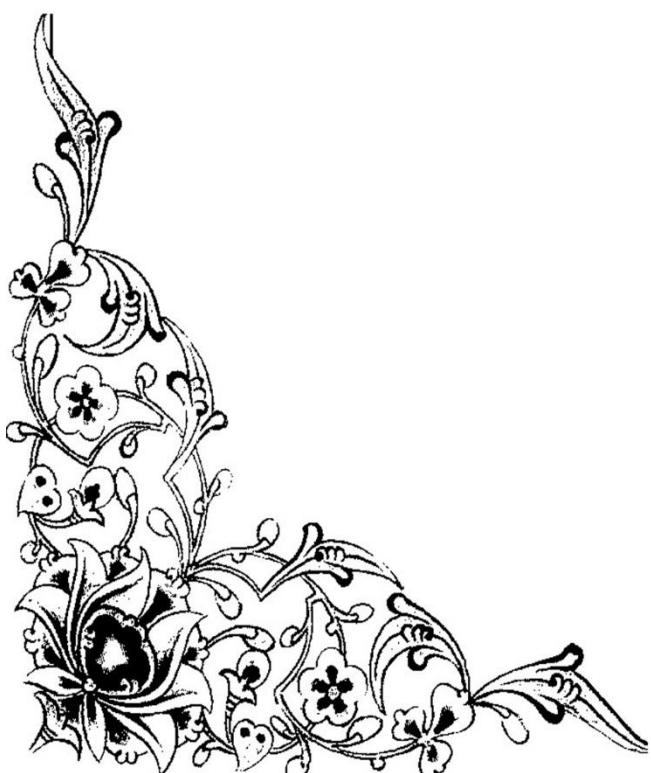
پیوست ۵- نمونه‌ای از جدول داده‌های مربوط به سطوح شکستگی دریکی از چاهها

	depth	d.d	Bedding	dip
2	3831.068	242.6081	Bedding	27.17511
3	3832.097	223.0607	Bedding	37.37727
4	3841.301	329.3911	Bedding	7.02847
5	3841.458	324.6533	Bedding	9.97848
6	3843.011	262.394	Bedding	9.41276
7	3843.399	4.4235	Bedding	27.63964
8	3847.312	312.9471	Bedding	30.8194
9	3847.878	306.5351	Bedding	34.09055
10	3851.051	281.2686	Bedding	54.45527
11	3852.27	281.9021	Bedding	57.51571
12	3853.811	302.9898	Bedding	35.90908
13	3854.929	282.413	Bedding	33.97485
14	3855.952	277.9602	Bedding	38.07695
15	3858.661	290.1577	Bedding	44.82502
16	3859.85	287.5721	Bedding	36.08222
17	3865.715	296.5742	Bedding	44.42194
18	3867.799	295.1164	Bedding	38.28172
19	3868.925	298.6041	Bedding	19.96691
20	3874.314	292.3786	Bedding	35.07045
21	3875.334	285.878	Bedding	33.49176
22	3891.56	296.9681	Bedding	61.01896
23	3892.645	302.8873	Bedding	50.15948
24	3894.97	286.4166	Bedding	28.30398
25	3897.695	296.6016	Bedding	40.41244
26	3900.834	302.6922	Bedding	41.5756
27	3902.026	284.3108	Bedding	48.81782
28	3906.352	329.2899	Bedding	24.3709
29	3906.823	303.6483	Bedding	39.62951
30	3909.219	324.0226	Bedding	18.96711
31	3910.725	315.3213	Bedding	34.6439
32	3913.669	299.3007	Bedding	23.02598

پیوست ۶- نمونه‌ای از جدول داده‌های مربوط به سطوح لایه‌بندی دریکی از چاهها



منابع



- آقاجری، ف.، موحد، ب.، استفاده از نمودار تصویرگر FMS در مطالعه شکستگی های مخزن آسماری میدان بی بی حکیمه
- آقاجری، ف.، موحد، ب.، استفاده از نمودار تصویرگر FMS در مطالعه شکستگی های مخزن آسماری چاه بی بی حکیمه ۹۰
- آقانباتی، ع.، ۱۳۸۳، زمین‌شناسی ایران، سازمان زمین‌شناسی و اکتشافاتمعدنی کشور.
- آقانباتی، ع.، ۱۳۷۹، پهنه‌های رسوبی - ساختاری عمده ایران، سازمان زمین‌شناسی و اکتشافاتمعدنی کشور.
- ارزانی، ع.، ۱۳۸۴، تحلیل ساختاری میدان نفتی اهواز با نگرشی ویژه بر شکستگی های آن، پایان‌نامه کارشناسی ارشد، دانشگاه شهید بهشتی، ۲۴۹ صفحه.
- افتخارنژاد، ج.، ۱۳۵۹، تفکیک بخش‌های مختلف ایران از نظر وضع ساختمنی در ارتباط با حوزه‌های رسوبی، نشریه انجمن نفت، شماره ۸۲، صفحه ۱۹-۲۸.
- افسار حرب، ع.، ۱۳۸۰، زمین‌شناسی نفت، انتشارات پیام نور
- باقرزاده، س.، باقری، ع.م .. عزیز زاده، م.، مالدار، ر.، تحلیل شکستگی مخزن بنگستان در یکی از میادین هیدروکربوری گستره جنوب باختری ایران با استفاده از نمودارهای تصویری باقريان، م؛ (۱۳۹۱)؛ "مدل سازی سه بعدی پaramتر های شکستگی به دست آمده از لاغ های تصویری در میدان نفتی آسماری "
- پورمطلق، ا.، سجادیان، م.، فریمانی، ع.، ۱۳۸۹، بررسی نمودارهای تصویرگر FMI و اهمیت کاربرد و توسعه روز افزون آن در صنعت نفت - مطالعه موردی: چاه شماری ۱۲ میدان گازی پارس جنوبی، اولین همایش ملی توسعه تکنولوژی در صنایع نفت، گاز و پتروشیمی
- پیروزاده، م.، نصرآبادی، ا.م.، رضوی، م.، ۱۳۹۰، بررسی عملکرد مبدل‌های پیش‌گرمکن مسیر نفت خام واحدهای تقطیر پالایشگاه بندرعباس دراثر تغییر در نوع خوراک به کمک نرم افزار اسپن پلاس، سومین همایش بین‌المللی مبدل‌های گرمایی در صنایع نفت و انرژی
- جاوید، م.، معماریان، ح.، تخمچی، ب.، آقایی زاده، ر.، ۱۳۹۰، شناسایی شکستگی ها در نمودارهای تصویری با استفاده از تکنیک های آنالیز تصویر به منظور تعیین زون های مناسب ذخیره سازی، اولین کنفرانس مجازی ذخیره سازی زیرزمینی مواد هیدروکربوری
- جمالی، ف.، ۱۳۷۰، نحوه و میزان کوتاه‌شدگی پوسته در جنوب‌باختری ایران، فصلنامه علوم زمین، سال اول، شماره ۲.
- جهانگیری، م.، اسلامی، س.س.، علیپور، ر.، ۱۳۹۱ ، تحلیل شکستگی های میدان نفتی پازنان (جنوب غرب ایران) به روش RFF، سی. یکمین گردهمایی علوم زمین

- جهانگیری، م.، اسلامی، س.س.، علیپور، ر.، ۱۳۹۱ ، تحلیل شکستگی های میدان نفتی پازنان (جنوب غرب ایران) به روش تحلیل دوایر محاطی و مشتق دوم ساختاری، همایش انجمن زمین شناسی ایران
- حسینی، ع.، سید، س.ع.، آنالیز شکستگیها به کمک نمودارهای تصویری در یکی از مخازن ایران حیدری، خ؛ (۱۳۸۵)؛ "خلاصه ی گزارش میدان بی بی حکیمه-مخزن آسماری "، شرکت ملی نفت مناطق نفت خیز جنوب
- خان محمدی، م.، شرکتی، ش.، ۱۳۸۹ ، تحلیل شکستگی ها در میدان گازی پارس جنوبی، ماهنامه‌ی اکتشاف و تولید شماره‌ی ۷۷
- خوشبخت، ف.، ۱۳۹۲ ، تعیین سیستم تخلخل سه‌گانه در یک مخزن کربناته با استفاده از لاغ تصویرگر و لاغ‌های چاه پیمایی، فصلنامه پژوهش نفت- پژوهشگاه صنعت نفت، سال ۲۳ - شماره ۷۵ - صفحه ۸۸-۷۸
- خوشبخت، ف.، باقری، ع.م.، محمدنیا، م.، ۱۳۸۶ ، تحلیل شکستگی ها و شناسایی تنش ها در مخازن هیدروکربوری با استفاده از لاغ های تصویری، سومین کنفرانس مکانیک سنگ ایران- دانشگاه صنعتی امیرکبیر- تهران- ایران، صفحه ۸۳۳ تا ۸۴۰
- خوشبخت، ف.، معماریان ، ح.، محمدنیا، م.، ۱۳۸۸ ، مقایسه شکستگی ها در یک موقعیت ساختاری یکسان در یک میدان نفتی، با استفاده از لاغ تصویری، فصلنامه علوم زمین- سال نوزدهم، شماره ۷۳ ، صفحه ۶۵ تا ۷۰
- درویش زاده، ع.، ۱۳۸۰ ، زمین شناسی ایران، انتشارات امیرکبیر
- رضایی، م.ر.، ۱۳۸۰ ، زمین شناسی نفت، ۴۷۲ صفحه.
- زروانی، ا.س.، سلیمانی، ب.، امیری بختیار، ح.، ۱۳۸۵ ، کاربرد نمودارهای چاه پیمایی sonic و gamma-ray در تعیین افق‌های کلیدی و ارزیابی پوش سنگ مخزن آسماری، میدان نفتی پازنان، بیست و پنجمین گردهمایی علوم زمین
- زروانی، ا.س.، سلیمانی، ب.، امیری بختیار، ح.، مطالعه افقهای کلیدی پوش سنگ مخزن آسماری با استفاده از نمودارهای چاه پیمایی Sonic، Neutron و Gamma-Ray در میدان نفتی پازنان
- شبان، ع.، ۱۳۸۲ ، تحلیل شکستگی های تحت الأرضی و تأثیر آن بر مهاجرت سیال در مخزن آسماری میدان نفتی گچساران، پایان‌نامه کارشناسی ارشد تکتونیک، دانشگاه شهید بهشتی، ۲۷۳ صفحه.
- شرکت ملی مناطق نفت خیز جنوب، ۱۳۸۹ ، تفسیر نمودار تصویری EMI چاه شماره ۱۲۵ میدان پازنان.
- شرکت ملی نفت ایران، نقشه زمین‌شناسی ۱:۱۰۰۰۰۰، چهارگوش‌های بندر عباس، لار

- شرکتی، ش. ۱۳۸۴، تکتونیک پوشش رسوبی و پیسنگ در کمربند کوهزایی زاگرس، نکاتی در زمینه مدلسازی هندسی دگرشکلی، شرکت ملی نفت ایران، مدیریت اکتشاف.
- صادقی، م.، کمالی، م.، قوامی، ر.، ۱۳۹۱، بررسی پتانسیل هیدروکربوری سازندهای ایلام، لافان و سرک در میدان نفتی نصرت واقع در جنوب شرق خلیج فارس با استفاده از داده‌های حاصل از پیرویز راک ایول و کروماتوگرافی گازی، فصلنامه‌ی زمین شناسی ایران- شماره‌ی ۲۶
- طاهردنگ کو، ر؛ (۱۳۹۳)، "تحلیل شکستگی‌های سازنده آسماری در میدان مارون توسط نمودار تصویری"
- عبداللهی فرد، ا.، ۱۳۸۵، مدل‌های ساختاری جنوب خوزستان با استفاده از داده‌های لرزه نگاری بازتابی، پایان نامه دکتری، دانشگاه شهید بهشتی، ۱۸۴ صفحه.
- علیپور، ر.، قاسمی، م.ر.، مختاری، م.، گلال زاده، ع.ر.، ۱۳۹۲ ، تحلیل شکستگی‌های سنگ مخزن آسماری در میدان نفتی پازنان (جنوب یاختر ایران)، نشریه علوم دانشگاه خوارزمی- جلد ۱۲- شماره ۲
- غفوری، م.، قندھاری، س.، عقیقی، ح.، تحلیل شکستگی‌های زیرزمینی و تعیین جهت تنش‌های برجابا استفاده از لاگ‌های تصویری FMI در یکی از میدان‌ین نفتی فلات قاره، ۱۳۹۱، اولین کنفرانس بین‌المللی نفت، گاز و پتروشیمی و نیروگاهی
- فرامرزی، ع.، تخمچی، ب.، انصاری جعفری، م، آنالیز شکستگیها و تنش‌های برجا با استفاده از لاگ‌های تصویری در یکی از میدان‌ین جنوب ایران
- قاسم العسگری، کمال؛ (۱۳۹۰)؛ "چاه نگاری پیشرفته"، نشر ستایش، چاپ اول.
- قندھاری، س.، عقیقی، ح.، غفوری، م.، لشکری پور، غ.، کاظم شیروودی، س.، آشتیانی، م.، ۱۳۹۱ ، آشتیانی، تحلیل شکستگی‌های زیرزمینی و تعیین جهت تنشهای برجا با استفاده از لاگ‌های تصویری (FMI) در یکی از میدان‌ین نفتی فلات قاره، کنفرانس بین‌المللی نفت، گاز، پتروشیمی و نیروگاهی- هتل المپیک تهران
- لتوزی، ز.، گودرزی، م.ق.، شرکتی، ش. و سلیمانی، ب.، ۱۳۷۹، زمین شناسی ساختمانی تاقدیس های سربالش، خارت‌نگ و شاهینی، شرکت ملی نفت ایران، مدیریت اکتشاف، گزارش GR- 1939
- مرکز دانشگاه تهران FMS، قنواتی، ک.، ۲۰۰۲، کتاب کاربرد نمودارهای تصویرگر در ارزیابی مخازن و تفسیر نمودار
- مروجی فر، م.، حسنی، ح.، جواهیریان، ع.، کاظمی، م.، ۱۳۹۴، تحلیل شکستگی‌ها و تعیین جهت تنشهای برجابا استفاده از نمودار تصویری fmi در یک چاه در میدان گازی پارس جنوبی، سومین کنفرانس بین‌المللی نفت، گاز و پتروشیمی
- مطیعی، م.، ۱۳۸۷، زمین شناسی نفت سنگ‌های کربناتی ۱ و ۲، انتشارات آرین زمین، ۸۹۱ ص.

- مطیعی، ۵. ۱۳۷۲، چینه‌شناسی زاگرس، انتشارات سازمان زمین‌شناسی کشور، ۵۳۶ صفحه.
- مطیعی، ۵. ۱۳۷۴، زمین‌شناسی نفت زاگرس، جلد اول، انتشارات سازمان زمین‌شناسی کشور، ۵۸۹ صفحه.
- ملایوسفی، ا.، باغبانان، ع.، فتحیان پور، ن.، تعیین پارامترهای مدل سازی عددی شبکه درزه‌های مجزا با استفاده از داده‌های لگ تصویری FMI، مجله‌ی مهندسی معدن، شماره ۱۱ نبوی، م.ح.، ۱۳۵۵، دیباچه‌ای بر زمین‌شناسی ایران، سازمان زمین‌شناسی کشور
- نورائی نژاد، خ.، ۱۳۹۰، زون بندی مخزن اسماрی میدان مارون با استفاده از پارامترهای ژیوشیمیایی و پتروفیزیکی، پایان نامه‌ی کارشناسی ارشد دانشگاه چمران
- ورناصری، ن.، سهرابی، م.، گل کهرازه، م.، ۱۳۹۴، بررسی نقش شکستگی‌ها در میزان هزروی سیال حفاری مخزن اسماری میدان نفتی بی‌بی حکیمه با استفاده از نمودار تصویری FMI کنفرانس بین‌المللی پژوهش در علوم و تکنولوژی

- Abdideh, m., fathabadi, m.r., 2013 , Analysis of stress field and determination of safe mud window in borehole drilling (case study: SW Ira) , J Petrol Explor Prod Technol 105–110
- Abdollahie Fard, I., Sherkati, S., and Letouzey, J., 2006, Neogene salt in southwest Iran and its interaction with Zagros folding, American Association of Petroleum Geologists Geo 2006 Middle East Conference and Exhibition, Bahrain.
- Adams, T.D., and Bugeiois, F., 1967, Asmari biostratigraphy, geophysical & exploration dir., IOOC report. No. 1074 (Un pub.).
- Afghah, m., Yousefzadeh, a., Shirdel, s., 2014 , Biostratigraphic Revision of Middle Cretaceous Succession in South Zagros Basin (SW of Iran), Earth Science & Climatic Change
- Alavi, M., 1980, Tectonostratigraphic evolution of Zagrosside of Iran, Geology, v. 8, p. 144-149.
- Alavi, M., 1994, Tectonics of the Zagros orogenic belt of Iran, new data and interpretations, Tectonophysics, v. 229, p. 211-238
- Alavi, M., 2004, Regional stratigraphy of the Zagros fold – thrust belt of Iran and its proforeland evolution, American Journal of Science, v. 304, p. 1-20.
- ALAVI, M; (1968); “Geology of western part of takab quadrangle Geol. Sur. Iran, Geol. Note, 49
- Alavi,M.,1991,Sedimentary and structural characteristics of the Paleo-Tethis remnants in Northeastern Iran, Geological Society of America Bulletin,v. 103, p. 9183–9192.
- Alavi,M.,2007, Structures of the Zagros fold-thrust belt in Iran, American Journal of Science, v. 307, P. 1064–1095.
- Allen, M., Jackson, J. and Walker, R., 2004, Late Cenozoic reorganization of the Arabia- Eurasia collision and the comparison of short- term and long- term deformation rates, Tectonics, v. 23, p.16.
- AMEEN, M. S. (1992): Effect of Basement Tectonic on Hydrocarbon Generation, Migration and Accumulation in Northern Iraq. AAPG Bull., 76: 356-370.

- Baker, R.I., 1978, Gachsaran Asmari- reservoir fracture system, Report No. P-3561, Interim report.
- Berberian, M. and King, G. C. P., 1981, Towards a Paleogeography and Tectonic evolution of Iran, Canadian Journal of Earth Sciences, v. 18, p. 210-265.
- Berberian, M., 1983, The Southern Caspian: a compressional depression floored by a trapped, modified oceanic crust, Canadian Journal of Earth Sciences, v.20, p. 163-183.
- Berberian, M., 1995, Master-blind-thrust faults hidden under the Zagros folds: Active basement tectonics and surface morphotectonics, Tectonophysics, v.241, p. 193-224.
- Blanc,E.J.P. ,Allen,M.P.,Inger,S. and Hassani,H., 2003,Structural styles in the Zagros simple folded zone,Iran, Journal of the Geological Society, London, v.160, p. 401–412.
- Bosworth,W., Huchon,P. and McClay,K. ,2005,The Red Sea and Aden Gulf of basins, Journal of African Earth Sciences ,v. 43 , p. 334–378.
- Bourne,S.J.,Bauckmann,F.,Rijkels,L.,Stephenson,B.J.,Weber,A.Willemse,E.J.M. ,2000,Predictive modelling of naturally fractured reservoirs using geomechanism and flow simulation.9th Abu Dhabi Intern Petroleum Exhibition and Conference (Abu Dhabi, UAE) 10 PP.
- Brown, W.G., 1984, Basement involved tectonics foreland area continuing ducational course note-26, American Association of Petroleum Geologists Bulletin.
- Burbank D.W. & Anderson R.S. 2001. Tectonic Geomorphology. Blackwell Science.
- Colman-Sadd, S.P., 1978, Fold development in Zagros simply folded belt, Southwest Iran. American Association of Petroleum Geologists Bulletin, v. 62, No. 6 b ,p. 984-1003.
- Doblas M., (1997) “Slickenside kinematic indicators” Tectonophysics, P 187-197.
- Falcon, N.L.; (1967); “Major earth- flexuring in the zagros mountain of southwest iran“ Q.J. geol. Soc. London v.117, prt. 4, No.468
- Falcon, N.L., 1961, Major earth-flexing in me Zagros Mountains of Southwest Iran. Quarterly Journal Geological Society of London, v. 117, p. 367-376.
- Falcon, N.L., 1969, Problems of the relationship between surface structures and deep displacements illustrated by the Zagros Range, In P. Kent, G.E. Satterthwaite, A.M. Spencer (Eds.), Time and Place Orogeny, Geological Society of London, Special publication, v. 3, p. 9-22.
- Farhoudi,G.,1978, A coparision of Zagros geology to iland arcs ,Journal of Geology, v. 86, P. 323-334.
- Faver,G.,1975,Structures in the Zagros orogenic belt ,OSCO ,Report No.1233 (Unpub.).
- Fleuty, M.J., 1964, The description of folds, Proceedings of the Geologist Association, v. 75, p. 461-492.
- Fossen, H., 2010, Structural Geology
- Handin, J., Friedman, M. and Feather, J.N., 1963, Experimental deformation of sedimentary rocks under confining pressure- pore pressure Test, American Association of Petroleum Geologists Bulletin , v.47, p. 717- 755.

- Haynes, S.J. and McQuillan, H. ,1974, Evolution of the Zagros Suture Zone,Southern Iran, Geological society of American, Bulletin, v. 85 , p. 739-744.
- Hessami, K., Koyi, H.A. and Talbot, C.J. , 2001, The significance of strike slip faulting in the basement of me Zagros fold-thrust belt, Journal of Petroleum Geology, v. 24, p. 5-28.
- Hessami,K.,2002,Tectonic history and present-day deformation in the Zagros fold-thrust belt, Dissertation for the degree of Doctor of Philosophy in mineralogy, petrology, and tectonics presented at Uppsala University.
- Hudleston,P.J.,1973a,Fold morphology and some geometrical implications of theories of fold development, Tectonophysics, v.16, p.1-46.
- Intera Company, 1992, Asmari reservoir fracture study in Marun oil field (Un pub.).
- James, G.A. and Wynd, J.G., 1965, Stratigraphical nomenclature of Iranian Consortium Agreement Area, American Association of Petroleum Geologists Bulletin, v.49, p. 2182-2245.
- Jamison, W.R., 1987, Geometric analysis of fold devolopment in overthrust terranes, Journal of Structural Geology, v. 9, p. 207-219.
- John, G. Ramsay, Martin-I, Huber., The Techniques of Modern Structural Geo logy, Vol 2: fold- and fracture.
- Johnson, d., pile,k., 2002 , Well Logging in Nontechnical Language
- Kent, P.E., 1979. The emergent Hormuz salt plugs of southern Iran. Journal of Petroleum Geology 2, 117–144.
- Khoshbakht, F., Memarian, H., Azizzadeh, M., Nourozi, G. H., Moallemi, S. A., 2012 , Comparison of electrical image log with core in a fractured carbonate reservoir , Journal of Petroleum Science and Engineering 86–87 (2012) 289–296
- Khoshbakht, F., Memarian, H., Mammadnia, M., 2009 , Comparison of Asmari, Pabdeh and Gurpi formation's fractures, derived from image log , Journal of Petroleum Science and Engineering 67 (2009) 65–74
- Kulander, B.R, Dean, S.L., Ward, Jr., (1987), " Fractured core analysis, logging and use of natural and induced fracture in core, AAPG methods in exploration services, No8
- Mann, C.D. and Vita Finci, C. ,1982, Holocene serial folding in the Zagros, In Audley-Charles M.G. and Hallam, A. (eds.) Gondwana and Tethys, Geol Soc. Spec. Publ. , v. 37 p. 51-59.
- Marshak, S. and Mitra, G., 1998, Basic methods of structural geology, prentice-Hall, Inc., New Jersey, 446 PP.
- McClay, K.R., 2003, Structural geology for petroleum exploration, lecture notes., 503 PP.
- McQuarrie, N., 2004, Crustal scale geometry of the Zagros fold-thrust belt, Iran, Journal of Structural Geology, v.26 (3), p. 519-535.
- McQuillan, H. ,1974, Fracture patterns in the Kuh-e Asmari Anticline, Southwest Iran. American Association of Petroleum Geologists Bulletin,v.58, p.236-246.
- Mitra, S., 2002, Fold-accomodation faults, American Association of Petroleum Geologists Bulletin, v. 86 (4), p. 671-693.
- Mitra,S.,1990,Fault propagation folds: geometry,kinematics and hydrocarbon traps, American Association of Petroleum Geologists Bulletin,v.74, p. 921-945.
- Moores, E.M. and Twiss, R.J. ,1992, Tectonics, 415 PP.

- Nelson, R.A., 2001, Geologic analysis of naturally fractured reservoirs, Gulf publishing, Houston, Texas, Contr. In petrol. Geology and Eng., 2nd ed., 332 PP.
- Nemati,M.,Pezeshk,H.,2006, Spatial distribution of fractures in the Asmari Formation of Iran in subsurface environment :Effect of lithology and petrophysical properties, Natural Resources Research, v. 14 (4) , p. 305-316.
- Nowroozi, A.A., 1972, Focal mechanisms of earthquakes in Persia, Turkey, West Pakistan, and Afghanistan and Plate tectonics of the Middle East,Bulletin Seismol. Soc. Am. ,v.62, p. 823-850.
- O'Brien, C.A.E., 1946, Some consideration of salt flow in relation to Fars tectonics, Anglo-Iranian Oil Company Limited, Report GR-672, Unpublished report.
- Park, R. G., 1989, Foundation of structural geology, 2nd ed., 358 PP.
- Pattinson, R. and Jazayeri, B. ,1972, Structural analysis of Zagros anticlines IOOC, Report No. 1188 (Unpub.).
- Price, N.J. and Cosgrove, J.W., 1990, Analysis of geological structures, Cambridge University press, 502 PP.
- Ramsay, J.G., 1967, Folding and fracturing of rocks, McGrow-Hill, New York.
- Ramsay,J.G. and Huber,M.I.,1987, The techniques of modern structural geology, v.2, Folds and fractures.
- Rickard,M.J., 1971, A classification diagram for fold orientation, Geological Magazine, v.108, p.23-26.
- Roberts, A., (2001), Curvature attributes and their application to3D interpreted horizons, First Break, 19, Pages:85-100
- Schlumberger ,2005, Geological analysis of Well Pazanan 121 (FMI Tool).
- Schlumberger ,2010, Geological analysis of Well Pazanan 126 (FMI Tool).
- Serra, O. 1989, "Formation MicroScanner Image Interpretation", Schlumberger Education Services.
- Shearman,D.J.,1976,The geological evolution of Southern Iran, the report of the Irania Makran Expedition,v. 142, p. 393-410.
- Sherkati, S., Molinaro, M., Frizon de Lamotte, D. and Letouzey, J., 2005, Detachment folding in the Central and Eastern Zagros fold-belt (Iran): salt mobility, multiple detachments and late basement control, Journal of Structural Geology, v.27, p. 1680–1696.
- Stearns, D.W. and Friedman, M., 1972, Reservoirs in fractured rock, American Association of Petroleum Geologists Bulletin v. 16, p. 82- 100.
- Stocklin, J., 1968, Salt deposits of the Middle East, Geological of Society America- Special paper, v.88, p. 157-181.
- Stoneley, R., 1981, The geology of the Kuh-e-Dalneshin area of Southern Iran, and its bearing on the evolution of Southern Tethys, Journal of Geological Society of London, v. 138, p. 509-526.
- Stoneley,R.,1975,Asmari and younger formations interoffice memo o.s.co (unpub.).
- Suppe, J. and Medwedeff, D.A., 1990, Geometry and kinematics of fault-propagation folding, Eclogae Geologicae Helvetiae, v. 83, p. 409-454.
- Suppe, J., 1983, Geometry and kinematics of fault-bend folding, American Journal of Science, v. 283, p. 684-721.
- Suppe, J., 1985, Principles of structural geology, Prentice Hall, Englewood Cliffs, New Jersey, 537 PP.

- Thorbjornsen, K. L. and Dunne, W. M., 1997, Origin of thrust-related fold: Geometric vs Kinematic tests. *Journal of Structural Geology*, v.19, p. 303-319.
- Vernant, P., Nilforoushan, F., Haztfeld, D., Abassi, M., Vigny, C., Masson, F., Nankali, H., Martinod, J., Ashtiani, A., Bayer, R., Tavakoli, F. and Chéry, J., 2004, Contemporary crustal deformation and plate kinematics in Middle East constrained by GPS measurement in Iran and northern Oman, *Geophys. J. Int.*, v. 157, p. 381–398.
- Vita-Finzi, C., 2001, Neotectonics at the Arabian plate margins. *Journal of Structural Geology*, v.23, p. 521-530.
- with image logging, Mechanics and Materials Vols. 395-396 (2013)
- Zhang, Q., Guo, Z., Yihe ,L., 2013 , Analysis on Earth stress and fracture distribution characteristics

Abstract

This oil field is located at the strait of hormuz. This oil field is a joint field with the oman. This oilfields structure is a large anticline with North-South trend, with an approximately of 24 km length and 12 km width. Fracture have been indentified in the reservoirs Of The Wells no.1,2,3&4, Using FMI Logs. Subsurface Structure Maps, Three Dimensional Models And Linear Logs Helped Us In AnalysingThe Fractures. Geolog Software Have Been Used For The Extracting Images And Identify The Fractures. For Structural Analysis Dips And Georient Software Have Been Used. The Data Of The Latitude And Alatitud, Extracted From The Subsurface Structural Maps Have Been Used For Three Dimensioal Modeling. High centration of fractures at the hing zones show that the fractures were generated during the folding priods. In well no.4, 450 fractures in three major categories. N40E,24N N51W,50SW and N49W,45NE ,in well no 1, 299 fracture in two major categories N3E,22NWN27W,63NE, in well no.3, 58 fracture in two major categories N46W,18SW N62W, 52NE, in well no.2, 270 fractures in four categories N42W/66SW N49W/24SW N37W/21NE N41W/58NE have been indentified. The study of the wells no.1 showed 3 possible faults with positions of N75E,77SE, N42W,59SW, N46W,57SW. In this study by identifying the shear and extensional fractures, local stress field is also investigated, so according to them the stress direction is NE-SE. By using the Hengam anticline subsurface maps, at the first isocline and bending maps was drawn in order to find slope and bend distribution of the field. And finally a three-dimensional model was made and in this model field structure and the highest bend and highest slope were detected.

Key Words: Field- Fracture- Image log- Anticline- Stress- FMI



Shahrood University of Technology

**Faculty of Earth Sciences
M.Sc.Thesis in Tectonics**

**Reservoir Fracture Analysis Using Image Log in One of the
Hydrocarbon Fields in South of Iran**

By: Sima Rostami

Supervisors:

Dr.P.Omidi

Dr.M. Kordi

Advisor

H. Mosalman Nejad

February2017