

الله الرحمن الرحيم



دانشگاه تربیت مدرس  
دانشکده مهندسی عمران و محیط زیست

پایان نامه دوره کارشناسی ارشد مهندسی عمران-خاک و پی

مدل سازی عددی شکست هیدرولیکی در مخازن شکسته شده طبیعی

مصطفی ملاعلی

استاد راهنما:

دکتر محمود یزدانی

استاد مشاور:

دکتر علی اکبر گلشنی

تیر ۱۳۹۰



تاییدیه اعضای هیات داوران حاضر در جلسه دفاع از پایان نامه کارشناسی ارشد

آقای مصطفی ملاعلی پایان نامه ۶ واحدی خود را با عنوان مدل سازی عددی پدیده شکست هیدرولیکی در مخزن شکسته طبیعی در تاریخ ۱۳۹۰/۴/۲۹ ارائه کردند. اعضای هیات داوران نسخه نهایی این پایان نامه را از نظر فرم و محتوا تایید کرده، پذیرش آنرا برای اخذ درجه کارشناسی ارشد خاک و پی پیشنهاد می کنند.

امضا	رتبه علمی	نام و نام خانوادگی	عضو هیات داوران
	استادیار	دکتر محمود یزدانی	استاد راهنما
	استادیار	دکتر علی اکبر گلشنی	استاد مشاور
	استاد	دکتر محمد تقی احمدی	استاد ناظر
	استادیار	دکتر مصطفی شریف زاده	استاد ناظر
	استاد	دکتر محمد تقی احمدی	مدیر گروه (یا نماینده گروه تخصصی)

## آیین نامه چاپ پایان نامه (رساله) های دانشجویان دانشگاه تربیت مدرس

نظر به اینکه چاپ و انتشار پایان نامه (رساله) های تحصیلی دانشجویان دانشگاه تربیت مدرس، مبین بخشی از فعالیت های علمی - پژوهشی دانشگاه است بنابراین به منظور آگاهی و رعایت حقوق دانشگاه، دانش آموختگان این دانشگاه نسبت به رعایت موارد ذیل متعهد می شوند:

ماده ۱: در صورت اقدام به چاپ پایان نامه (رساله) ی خود، مراتب را قبلاً به طور کتبی به «دفتر نشر آثار علمی» دانشگاه اطلاع دهد.

ماده ۲: در صفحه سوم کتاب (پس از برگ شناسنامه) عبارت ذیل را چاپ کند: ن  
«کتاب حاضر، حاصل پایان نامه کارشناسی ارشد / رساله دکتری نگارنده در رشته عمرات - معماری است که در سال ۹۰ در دانشکده مهندسی عمران - معماری دانشگاه تربیت مدرس به راهنمایی سرکار خانم اجناب آقای دکتر محمودی درانی، مشاوره سرکار خانم اجناب آقای دکتر علی اکبر لایسوی و مشاوره سرکار خانم اجناب آقای دکتر از آن دفاع شده است.»

ماده ۳: به منظور جبران بخشی از هزینه های انتشارات دانشگاه، تعداد یک درصد شمارگان کتاب (در هر نوبت چاپ) را به «دفتر نشر آثار علمی» دانشگاه اهدا کند. دانشگاه می تواند مازاد نیاز خود را به نفع مرکز نشر در معرض فروش قرار دهد.

ماده ۴: در صورت عدم رعایت ماده ۳، ۵۰٪ بهای شمارگان چاپ شده رابه عنوان خسارت به دانشگاه تربیت مدرس، تأدیه کند.

ماده ۵: دانشجو تعهد و قبول می کند در صورت خودداری از پرداخت بهای خسارت، دانشگاه می تواند خسارت مذکور را از طریق مراجع قضایی مطالبه و وصول کند؛ به علاوه به دانشگاه حق می دهد به منظور استیفای حقوق خود، از طریق دادگاه، معادل وجه مذکور در ماده ۴ را از محل توقیف کتابهای عرضه شده نگارنده برای فروش، تامین نماید.

ماده ۶: اینجانب مصطفی ملاعلی مقطع کارشناسی ارشد دانشجوی رشته عمرات - معماری

تعهد فوق و ضمانت اجرایی آن را قبول کرده، به آن ملتزم می شوم.

نام و نام خانوادگی: مصطفی ملاعلی

تاریخ و امضا: مصطفی ملاعلی

۹۰/۱۰/۴



## دستورالعمل حق مالکیت مادی و معنوی در مورد نتایج پژوهشهای علمی دانشگاه تربیت مدرس

مقدمه: با عنایت به سیاست‌های پژوهشی دانشگاه در راستای تحقق عدالت و کرامت انسانها که لازمه شکوفایی علمی و فنی است و رعایت حقوق مادی و معنوی دانشگاه و پژوهشگران، لازم است اعضای هیات علمی، دانشجویان، دانش آموختگان و دیگر همکاران طرح، در مورد نتایج پژوهشهای علمی که تحت عناوین پایان‌نامه، رساله و طرحهای تحقیقاتی که با هماهنگی دانشگاه انجام شده است، موارد ذیل را رعایت نمایند:

ماده ۱- حقوق مادی و معنوی پایان‌نامه‌ها / رساله‌های مصوب دانشگاه متعلق به دانشگاه است و هرگونه بهره‌برداری از آن باید با ذکر نام دانشگاه و رعایت آیین‌نامه‌ها و دستورالعمل‌های مصوب دانشگاه باشد.

ماده ۲- انتشار مقاله یا مقالات مستخرج از پایان‌نامه / رساله به صورت چاپ در نشریات علمی و یا ارائه در مجامع علمی باید به نام دانشگاه بوده و استاد راهنما مسئول مکاتبات مقاله باشد. تبصره: در مقالاتی که پس از دانش آموختگی بصورت ترکیبی از اطلاعات جدید و نتایج حاصل از پایان‌نامه / رساله نیز منتشر می‌شود نیز باید نام دانشگاه درج شود.

ماده ۳- انتشار کتاب حاصل از نتایج پایان‌نامه / رساله و تمامی طرحهای تحقیقاتی دانشگاه باید با مجوز کتبی صادره از طریق حوزه پژوهشی دانشگاه و بر اساس آئین‌نامه‌های مصوب انجام می‌شود.

ماده ۴- ثبت اختراع و تدوین دانش فنی و یا ارائه در جشنواره‌های ملی، منطقه‌ای و بین‌المللی که حاصل نتایج مستخرج از پایان‌نامه / رساله و تمامی طرحهای تحقیقاتی دانشگاه باید با هماهنگی استاد راهنما یا مجری طرح از طریق حوزه پژوهشی دانشگاه انجام گیرد.

ماده ۵- این دستورالعمل در ۵ ماده و یک تبصره در تاریخ ۱۳۸۴/۴/۲۵ در شورای پژوهشی دانشگاه به تصویب رسیده و از تاریخ تصویب لازم‌الاجرا است و هرگونه تخلف از مفاد این دستورالعمل، از طریق مراجع قانونی قابل پیگیری می‌شود.

نام و نام خانوادگی

امضاء

علی مصطفی

علی مصطفی

تقدیم به

پدر و مادر عزیزم

## چکیده

کشور عزیز ما ایران از منابع عظیم نفت و گاز برخوردار است و هم اکنون بیش از یکصد سال از فرآیند استخراج نفت و گاز می‌گذرد. برای بهره‌برداری بهینه و احیای مخازن نفتی کشور، لازم است که عملیات اضافی روی آنها صورت گیرد. یکی از این روش‌ها، عملیات شکست هیدرولیکی است.

در این پژوهش برای مدل‌سازی شکست هیدرولیکی در مخازن شکسته از روش اجزا محدود توسعه‌یافته استفاده شده است. در این روش در اثر اعمال توابعی، گره‌های اطراف ترک غنی می‌شوند و در نتیجه درجات آزادی بیشتری اختیار می‌کنند. در روش اجزا محدود توسعه یافته، ترک به صورت مجازی مدل می‌گردد و نیازی به تطبیق مش با ترک نیست. همچنین نیازی به استفاده از المان‌های تکینه در نوک ترک نخواهد بود.

در این تحقیق برای انجام مدل‌سازی، یک برنامه کامپیوتری در محیط Matlab به روش اجزا محدود توسعه یافته نوشته شده است که در آن برای مدل‌سازی شکست هیدرولیکی، تغییرشکل مکانیکی ناشی از فشار سیال بر روی سطح ترک و جریان سیال در ترک کاپل شده‌اند. همچنین اثر ترک موجود در انتشار شکست هیدرولیکی مورد بررسی قرار گرفته است. برای صحت‌سنجی برنامه کامپیوتری، نتایج آن با حل تحلیلی KGD موجود مقایسه شده است. در این تحلیل فشار گمانه با افزایش طول ترک افزایش پیدا می‌کند درحالی‌که بازشدگی در محل گمانه با افزایش زمان کاهش می‌یابد. همچنین در بحث بررسی اثر ترک ازپیش موجود در انتشار شکست هیدرولیکی در مخازن شکسته نشان داده شد که اگر انرژی انتشار شکست هیدرولیکی به اندازه کافی برای غلبه بر تنش نرمال بزرگ باشد یعنی نسبت  $G/G_c^{frac}$  بزرگترین باشد، ترک از پیش موجود باز خواهد شد، در غیر این صورت شکست هیدرولیکی مانند حالت کلاسیک آن منتشر خواهد شد.

**کلید واژه:** شکست هیدرولیکی، شکست هیدرولیکی در مخازن شکسته‌شده طبیعی، اجزا محدود توسعه‌یافته، مکانیک شکست.

## فهرست مطالب

عنوان

صفحه

فصل ۱- کلیات.....	۱
۱-۱- مقدمه.....	۱
۲-۱- مخازن نفتی ایران.....	۱
۳-۱- روش‌های تحریک مخازن نفتی.....	۴
۱-۳-۱- اسیدکاری.....	۴
۱-۳-۱-۱- اسیدکاری پوسته چاه.....	۵
۲-۳-۱- تزریق اسید جهت تعریض نمودن مجراهای ریز سازند.....	۵
۲-۳-۱- شکست هیدرولیکی.....	۵
۴-۱- مدل‌سازی شکست هیدرولیکی.....	۶
۵-۱- فصل‌های پایان‌نامه.....	۷
فصل ۲- شکست هیدرولیکی.....	۹
۱-۲- شکست هیدرولیکی.....	۹
۱-۱-۲- کاربردهای شکست هیدرولیکی.....	۱۲
۲-۱-۲- عناصر نگهدارنده و قابلیت هدایت هیدرولیکی ترک.....	۱۲
۳-۱-۲- سیالات مورد استفاده در فرآیند شکست هیدرولیکی.....	۱۳
۱-۳-۱-۲- سیالات پایه آبی.....	۱۴
۲-۳-۱-۲- سیالات پایه نفتی.....	۱۴
۳-۳-۱-۲- سیالات پایه الکی.....	۱۵
۴-۳-۱-۲- سیالات پایه فوم.....	۱۵
۴-۱-۲- مدل‌های شکست هیدرولیکی.....	۱۶
۲-۲- شکست هیدرولیکی در مخازن شکسته شده طبیعی.....	۲۰
۱-۲-۲- مرور مطالعات تئوری و آزمایشگاهی اثر ترک‌های طبیعی بر انتشار شکست هیدرولیکی.....	۲۱
۲-۲-۲- تقاطع بین شکست هیدرولیکی و ترک طبیعی.....	۲۴
فصل ۳- اجزا محدود توسعه یافته.....	۲۷
۱-۳- مقدمه.....	۲۷
۲-۳- مروری بر کارهای انجام شده در زمینه XFEM.....	۲۸
۳-۳- فرمولاسیون اجزا محدود توسعه یافته.....	۳۲
۱-۳-۳- اجزای محدود ایزو پارامتریک.....	۳۲



۳۴	۲-۳-۳- اصول XFEM شکست هیدرولیکی
۳۴	۱-۲-۳-۳- اصول کار مجازی شکست هیدرولیکی
۳۶	۲-۲-۳-۳- گسسته سازی XFEM
۴۰	۳-۲-۳-۲- معادلات حاکم بر اجزا محدود توسعه یافته
۴۳	۴-۳- انتگرال گیری روی المان های ترک خورده
۴۵	۵-۳- معیار شدت تنش
۴۶	۱-۵-۳- روش تطبیق جابجایی
۴۶	۲-۵-۳- انتگرال دامنه
۴۸	۶-۳- بهم آمیختگی ترک
۵۱	۷-۳- رشد ترک
۵۱	۱-۷-۳- مروری بر روابط حاکم بر رشد ترک
۵۴	<b>فصل ۴- کاربرد مکانیسم شکست در روش شکست هیدرولیکی</b>
۵۴	۱-۴- مقدمه
۵۶	۲-۴- رویکرد مکانیک شکست در گسیختن هیدرولیکی
۵۸	۱-۲-۴- محاسبه $K_I(P_w)$ و $K_I(P_a)$
۶۰	۲-۲-۴- محاسبه $K_I(S_H)$
۶۱	۳-۲-۴- محاسبه $K_I(S_h)$
۶۱	۴-۲-۴- جمع آثار قوا ضرایب شدت تنش
۶۷	<b>فصل ۵- مدل سازی شکست هیدرولیکی</b>
۶۷	۱-۵- مدل کاپل شده شکست هیدرولیکی
۶۸	۲-۵- معادلات حاکم
۷۰	۳-۵- گسسته سازی معادله جریان
۷۲	۴-۵- اثر توأمان جریان سیال و تغییر شکل سنگ
۷۶	۵-۵- معیار انتشار ترک
۸۰	<b>فصل ۶- برنامه کامپیوتری، صحت سنجی و نتایج</b>
۸۰	۱-۶- مقدمه
۸۱	۲-۶- برنامه کامپیوتری مکانیک شکست
۸۳	۱-۲-۶- ترک لبه ای در یک صفحه محدود تحت کشش تک محوری
۸۶	۳-۶- مثال های عددی و بررسی صحت نتایج
۸۶	۱-۳-۶- مدل KGD
۸۸	۲-۳-۶- مدل سازی شکست هیدرولیکی کلاسیک و صحت سنجی نتایج آن
۹۱	۱-۲-۳-۶- بررسی اثر تغییرات دبی و ویسکوزیته سیال

۳-۳-۶- مدل سازی برخورد شکست هیدرولیکی با ترک طبیعی از پیش موجود..... ۹۴

۳-۳-۶-۱- تقاطع ترک ها..... ۹۴

۳-۳-۶-۲- مدل سازی شکست هیدرولیکی در مخازن شکسته و صحت سنجی نتایج آن..... ۹۶

فصل ۷- نتیجه گیری و ارائه پیشنهادات ..... ۱۰۰

۷-۱- نتیجه گیری..... ۱۰۰

۷-۲- موضوعات پیشنهادی..... ۱۰۲

فهرست مراجع..... ۱۰۳

## فهرست جدول‌ها

صفحه	عنوان
۸۵	جدول ۱-۶ مقادیر نرمالایز شده ضریب شدت تنش برای ابعاد مش و طول ترک مختلف.
۸۹	جدول ۲-۶ داده‌های ورودی برای مقایسه مدل KGD و مدل عددی.
۹۷	جدول ۳-۶ داده‌های ورودی برای شبیه‌سازی انحراف ترک.

## فهرست شکل‌ها

صفحه

عنوان

۹	شکل ۱-۲ طرح‌واره شکست هیدرولیکی در چاه‌های نفت و گاز.....	
۱۰	شکل ۲-۲ طرح‌واره پروسه شکست هیدرولیکی در چاه‌های نفت و گاز.....	
۱۱	شکل ۳-۲ مقطع افقی یک چاه قائم تحت تنش‌های برجا و فشار گمانه.....	
۱۷	شکل ۴-۲ طرح‌واره هندسی ترک KGD.....	
۱۸	شکل ۵-۲ طرح‌واره هندسی ترک PKN.....	
۱۹	شکل ۶-۲ طرح‌واره هندسی ترک شعاعی.....	
۲۲	شکل ۷-۲ تقاطع شکست هیدرولیکی و ترک طبیعی.....	
۲۵	شکل ۸-۲ سناریوهای محتمل جهت انتشار شکست هیدرولیکی در مخازن شکسته.....	
	شکل ۹-۲ طرح‌واره جداسازی و بازشدگی ترک از پیش موجود توسط شکست هیدرولیکی	
۲۵	(سمت راست گسیختگی برشی، سمت چپ گسیختگی کششی).....	
۳۳	شکل ۱-۳ یک المان محدود ایزوپارامتریک.....	
۳۵	شکل ۲-۳ طرح‌واره دامنه ترک خورده.....	
۳۵	شکل ۳-۳ طرح‌واره جریان سیال در ترک.....	
	شکل ۴-۳ نمایش گره‌های غنی‌شونده در یک المان‌بندی ترک‌دار	
۳۸	(دایره: گره‌هایی که بوسیله تابع پله‌ای غنی‌سازی می‌شوند، مربع: گره‌هایی که بوسیله توابع تکینه غنی‌سازی می‌شوند).....	
۳۸	شکل ۵-۳ سیستم مختصات محلی در نوک ترک.....	
۳۹	شکل ۶-۳ توابع غنی‌سازی نوک ترک الاستیک.....	
۴۴	شکل ۷-۳ تقسیم‌بندی مثلثی (سمت چپ)، تقسیم‌بندی ذورنقه‌ای (سمت راست).....	
۴۵	شکل ۸-۳ ایجاد المان‌های یک بعدی بر روی سطح ترک.....	
۴۵	شکل ۹-۳ نقاط گوسی بر روی سطح ترک.....	
۴۹	شکل ۱۰-۳ مقادیر گره‌های تابع Q.....	
۵۰	شکل ۱۱-۳ بهم‌آمیختگی ترک‌ها.....	
۵۰	شکل ۱۲-۳ توابع علامت برای ترک‌های جزئی (A) و جزئی ترک اصلی (B) تابع علامت جدید برای تقاطع ترک‌ها (C).....	
۵۵	شکل ۱-۴ نمودار فشار-زمان در شکست هیدرولیکی.....	
۵۷	شکل ۲-۴ گسترش ترک گریفیث در آزمایش شکست هیدرولیکی.....	
۵۸	شکل ۳-۴ تنش مماسی عمل‌کننده بر ترک گریفیث.....	
	شکل ۴-۴ نمایش قسمتی از حجم سنگ تنش‌های دور دست $S_H$ و $S_h$ و $P_W$ و $P_a$ اعمالی به دیواره گمانه	
۵۸	و ترک به طول $a$ و شعاع $R$ .....	
۵۹	شکل ۵-۴ تفکیک تنش‌های تشکیل‌دهنده شکست هیدرولیکی به چهار بخش.....	
۵۹	شکل ۶-۴ تابع بدون بعد $h + 1$ درمقابل طول نرمال شده ترک.....	
۶۰	شکل ۷-۴ تابع بدون بعد $f$ درمقابل طول نرمال شده.....	

- شکل ۸-۴ تابع بدون بعد  $g$  درمقابل طول نرمال شده. ۶۱
- شکل ۹-۴ گرادیان شکست تنش‌های برابر محیط تابعی از طول ترک نرمال شده. ۶۳
- شکل ۱۰-۴ فاکتور شدت تنش برای نسبت‌های مختلف  $\frac{S_h}{S_H}$ . ۶۳
- شکل ۱۱-۴ فشار شکست نرمال شده برای نسبت‌های مختلف  $S_h$  و  $S_H$ . ۶۴
- شکل ۱۲-۴ فشار شکست نرمال شده برای تنش‌های مختلف  $S_H$ . ۶۴
- شکل ۱۳-۴ تغییرات فاکتور شدت تنش با دانسیته. ۶۵
- شکل ۱-۵ هندسه شماتیک از شکست هیدرولیکی. ۶۸
- شکل ۲-۵ فلوجارت شبیه‌سازی انتشار شکست هیدرولیکی. ۷۵
- شکل ۳-۵ مقادیر نرمالایز شده KII, KI و G برای مودا در زوایای مختلف (نرمالایز شده نسبت به حداکثر مقدار آنها). ۷۷
- شکل ۴-۵ نرخ‌های انرژی کافی برای رشد ترک در راستای ترک از پیش موجود که با خط قرمز نشان داده شده است (۸۰- درجه) وجود ندارد. ۷۷
- شکل ۵-۵ رشد ترک در ترک از پیش موجود (۶۵- درجه). ۷۸
- شکل ۱-۶ فلوجارت برنامه کامپیوتری مکانیک شکست بر پایه XFEM. ۸۲
- شکل ۲-۶ صفحه تحت کشش با یک ترک لبه‌ای. ۸۳
- شکل ۳-۶ مش‌بندی دامنه صفحه تحت کشش با ترک لبه‌ای. ۸۳
- شکل ۴-۶ کانتور تنش  $\sigma_{XX}$ . ۸۵
- شکل ۵-۶ کانتور تنش  $\sigma_{YY}$ . ۸۶
- شکل ۶-۶ طرح‌واره مدل KGD. ۸۷
- شکل ۷-۶ فشار ترک در گمانه برای مدل KGD و مدل عددی. ۹۰
- شکل ۸-۶ بازشدگی ترک در گمانه برای مدل KGD و مدل عددی. ۹۰
- شکل ۹-۶ طول ترک درمقابل زمان تزریق برای مدل KGD و مدل عددی. ۹۱
- شکل ۱۰-۶ اثر نرخ تزریق سیال گوناگون بر روی فشار. ۹۲
- شکل ۱۱-۶ اثر نرخ تزریق سیال گوناگون بر روی بازشدگی گمانه. ۹۲
- شکل ۱۲-۶ اثر مقدارهای مختلف ویسکوزیته سیال در پروفیل فشار. ۹۳
- شکل ۱۳-۶ اثر مقدارهای مختلف ویسکوزیته سیال بر بازشدگی. ۹۴
- شکل ۱۴-۶ مقادیر بحرانی  $G_{FRAC}/G_{ROCK}$  برای زوایای مختلف. ۹۵
- شکل ۱۵-۶ برخورد ترک طبیعی با ترک هیدرولیکی  $G_{FRAC}/G_{ROCK} = 0.3$ . ۹۷
- شکل ۱۶-۶ برخورد ترک طبیعی با ترک هیدرولیکی،  $G_{FRAC}/G_{ROCK} = 0.9$ . ۹۷
- شکل ۱۷-۶ پروفیل فشار در طول شکست هیدرولیکی با ترک از پیش موجود و بدون آن. ۹۸
- شکل ۱۸-۶ بازشدگی در طول شکست هیدرولیکی با ترک از پیش موجود و بدون آن. ۹۸

## فصل ۱- کلیات

### ۱-۱- مقدمه

کشورهای خاورمیانه ۶۰ درصد مخازن قطعی نفت جهان و ۴۰ درصد مخازن گاز طبیعی دنیا را دارا هستند [۱]. مخازن خاورمیانه عمدتاً سن مزوزوئیک، تله از نوع ساختمانی، سنگ مخزن کربناته، عمق مخزنی متوسط (کمتر از ۴/۵ کیلومتر) و قابلیت بازیافت دارند، که در ۶۰ سال اخیر اکتشاف یافته‌اند [۲]. کشور ما از لحاظ منابع نفتی و گازی به ترتیب مقام سوم و دوم را در جهان دارد. در واقع ۱۰ درصد کل نفت کره زمین (۱۳۲/۵ بیلیون بشکه) و ۱۶ درصد کل گاز کشف شده جهان (۹۷۱ تریلیون فوت مکعب) در سرزمین ما قرار دارد. تنها کشورهای عربستان سعودی و کانادا ذخیره نفتی بیشتری از ایران دارند. در مورد مخازن گازی نیز کشور روسیه رکورد بالاتری از ایران را داراست [۳،۴]. تاریخچه تولید اقتصادی نفت در خاورمیانه با اکتشاف مخزن نفتی (مسجدسلیمان) در سال ۱۹۰۸ در ایران آغاز شد. در سال‌های بعد اکتشافات با میادین نفتی در کویت (۱۹۳۷) و عربستان سعودی (۱۹۳۸) ادامه یافت. قسمت اعظم مخازن ایران در پهنه زمین‌شناسی زاگرس و حوضه خلیج فارس واقع شده است. در حدود ۴۳ درصد مخازن ایران جزء مخازن بزرگ و بسیار بزرگ محسوب می‌شوند که تعداد ۶۴ مخزن گازی و نفتی را شامل می‌شود.

روش اکتشاف اکثر مخازن هیدروکربنی ایران، بررسی‌های لرزه‌ای و زمین‌شناسی بوده است ولی در برخی موارد تراوش هیدروکربن‌ها به سطح زمین موجب اکتشاف میادین شده است. برای مثال مخازن مسجد-سلیمان، نفت‌شاه، آقاجری، نفت سفید به این طریق یافت شده‌اند.

### ۱-۲- مخازن نفتی ایران

جنس سنگ‌های مخزن مختلف است و هر یک دارای ویژگی‌های خاص خود است، اما همه این سنگ‌ها باید متخلخل و تراوا باشند. دو نوع سنگ مخزن وجود دارد:



۱. ماسه سنگی<sup>۱</sup>: این نوع سنگ بهترین سنگ مخزن است. اندازه ذرات آن در حد اندازه دانه‌های ماسه (یک هشتم تا یک شانزدهم اینچ) است. پراکندگی تخلخل درون این نوع سنگ، تا حد زیادی همسان است و به همین دلیل رفتارهای منظمی از خود نشان می‌دهد. سنگ‌های ماسه سنگی معمولاً دارای درصد تخلخل بالایی هستند و برداشت از این نوع مخازن بسیار آسان‌تر است و درصد بیشتری از نفت این مخازن قابل بازیابی است. مشکل این مخازن آن است که همراه با نفت، ماسه نیز از چاه استخراج می‌شود و برداشت ماسه از این نوع مخازن زیاد است؛ این خود باعث آسیب رساندن به دستگاه‌ها و تجهیزات بهره‌برداری می‌شود. به همین دلیل باید با روش‌هایی، ذرات ماسه را در جای خود محکم کرد تا مانع از حرکت آن‌ها به سمت چاه شد.

۲. سنگ مخزن آهکی یا کربناته<sup>۲</sup>: سنگ‌های آهکی نمونه‌ی دیگر سنگ‌های مخزن هستند. تخلخل این سنگ‌ها معمولاً پایین است و کمتر از تخلخل سنگ‌های ماسه سنگی است. تخلخل این نوع سنگ‌ها بیشتر از نوع شکاف‌هایی است که در اثر عوامل مختلفی مثل فشار، انحلال و ... در سنگ ایجاد شده است. رفتار این نوع مخازن زیاد منظم نیست. شناخت رفتار مخازن آهکی بسیار مشکل است.

صرفاً از لحاظ تعداد مخازن و بدون توجه به حجم هیدروکربن‌ها تقریباً ۹۰ درصد مخازن بزرگ ایران کربناته و ۱۰ درصد ماسه سنگی می‌باشد [۲]. به نظر می‌رسد از لحاظ حجم هیدروکربنی نیز نسبت مخازن کربناته به ماسه سنگی تقریباً ۹ به ۱ صادق باشد. مخازن اهواز، نوروز، فریدون، ابودر، فروزان و سروش از مخازن بزرگ ماسه سنگی و برخی از مشهورترین مخازن بزرگ کربناته شامل میدان پارس جنوبی، آزادگان، آسماری، هفت کل، بی‌بی حکیمه و خانگیران است.

---

<sup>1</sup> Sand stone Reservoir

<sup>2</sup> Carbonate Reservoir

ایران دارای مخازن شکسته بزرگ و بسیار بزرگی می‌باشد که غالباً سنگ مخزن آنها سازند آسماری با سن الیگو میوسن می‌باشد مخازن آقاجری، بی‌بی حکیمه، هفت کل، سلیمان (کوه آسماری)، کازرون (کوه دشتک)، لالی (کوه پابده-گورپی)، گچساران (کوه پاهین)، پاریس، پازنان، کرنج، پر سیاه و مسجد سلیمان از این جمله مخازن هستند. همچنین شکستگی گروه بنگستان در مخزن بل حوران و یاماما در مخزن دورود (هر دو به سن کرتاسه) عامل اصلی ایجاد مخزن بوده است [۵].

مخازن نفتی ایران دارای ساختار متفاوتی نسبت به مخازن نفتی دنیا می‌باشند. همان‌طور که اشاره شد، اکثر این مخازن ساختاری کربناته داشته و تنها ۱۰ درصد از آن‌ها دارای ساختار ماسه‌ای هستند. از طرفی، بخش نسبتاً زیادی از نفت موجود در این مخازن سنگین بوده و به آسانی قابل استحصال نمی‌باشند. مقایسه‌ای بین مخازن نفت ایران و سایر کشورهای جهان صورت گرفته است. ضریب بازیافت نفت برای اکثر مخازن هیدروکربنی ایران در حدود ۲۴ درصد گزارش شده است که این مقدار بسیار کمتر از ضریب بازیافت متداول نفت در جهان می‌باشد. از اینرو می‌توان گفت که در کشور ما ایران میزان نفت باقی‌مانده در یک مخزن هیدروکربنی نسبت به مقدار برداشت شده از آن بسیار زیاد است. بنابراین چنانچه نفت استحصال نشده مخازن استخراج نگردد، در آینده‌ای نه چندان دور با کاهش شدید در تولید از مخازن نفتی روبرو خواهیم شد.

از طرفی دیگر بسیاری از مخازن نفت و گاز با نفوذپذیری بالا در نقاط مختلف جهان، در حال تمام شدن هستند. از این رو، تأمین مواد خام اولیه مورد نیاز برای مصارف گوناگون صنعتی، بعضاً از مخازن با نفوذپذیری پایین صورت می‌گیرد. همچنین پس از استخراج طولانی مدت محصولات هیدروکربنی، فشار طبیعی و اولیه مخزن نفتی کاهش یافته و ترک‌های اولیه در مخزن مسدود می‌شوند و تولید مخازن پایین می‌آید. بنابراین برای بهره‌برداری بهینه و احیای

این مخازن، لازم است که عملیات اضافی روی این نوع مخازن صورت گیرد. این عملیات اضافی، افزایش بازده چاه را در پی دارد.

### ۱-۳- روش‌های تحریک مخازن نفتی

دستیابی به نقاط مختلف مخازن نفت از طریق حفر چاه در مخزن مورد نظر انجام می‌شود. پس از حفر چاه، نفت بوسیله جریان در محیط سنگی به طرف چاه حرکت نموده و نفت استحصال شده از طریق چاه به خارج منتقل می‌گردد. جریان ورودی از مخزن به چاه ندرتاً مطابق دبی پیش‌بینی شده است زیرا در اثر پایین بودن نفوذپذیری مخزن و یا صدمات وارده شده به مخزن محدودیتی در جریان سیال ایجاد شده و مجاری انتقال سیال از مخزن به چاه مسدود می‌گردد. جهت رفع این مشکل و افزایش ارتباط چاه با مخزن معمولاً از روش‌های تحریک استفاده می‌شود.

به‌طور کلی دو روش اسیدکاری و شکست هیدرولیکی جهت تحریک وجود دارند که روش انتخابی مورد استفاده به هدف نهایی فرآیند تحریک بستگی دارد.

### ۱-۳-۱- اسیدکاری

هدف از تزریق اسید به چاه، ایجاد ارتباط بهتر بین سازند چاه از طریق حل کردن قسمت‌هایی از محیط کربناته اطراف، در اسید است که در نتیجه بهره‌وری چاه بهبود یافته و با افت فشار مخزن میزان تولید افزایش می‌یابد. تسهیل و افزایش جریان سیال از سازند به داخل چاه ممکن است به یکی از حالات زیر انجام گیرد:

۱. مجراهایی که هیدروکربن از آن عبور می‌کند تا به داخل چاه برسد ممکن است در اثر مواد مسدود کننده‌ای مانند مواد رسوبی گل حفاری مسدود گردند. در این حالت اسید با حل کردن آن‌ها، این منفذها را باز نموده و عبور هیدروکربن‌ها را آسان می‌کند.

۲. اسید مجراهای تنگ سازند را تعریض نموده و عبور سیالات را آسان تر می‌نماید.

### ۱-۳-۱- اسیدکاری پوسته چاه

متداول ترین و آسان ترین حالت، اسیدکاری پوسته چاه است. هدف از تزریق اسید در این حالت برطرف نمودن مواد رسوبی است که توسط گل حفاری در پوسته نزدیک حفره چاه بجا مانده است. این مواد ممکن است تا ۱۵ سانتی متر اطراف حفر چاه نفوذ نموده و نفوذ پذیری طبیعی همین ناحیه را تا مقدار زیادی کاهش دهد. در چنین شرایطی تزریق اسید می تواند بهره‌وری چاه را تا چندین برابر افزایش دهد. اگر افت فشار پوسته تعیین شده باشد می توان اثر تزریق اسید را از قبل پیش بینی نموده و به نتیجه تزریق اسید مطمئن بود.

### ۱-۳-۲- تزریق اسید جهت تعریض نمودن مجراهای ریز سازند

در این حالت مقدار افزایش بهره‌وری چاه به مقدار اسید مصرف شده بستگی دارد و مقدار اسید مصرف شده به صرفه اقتصادی و امکان تزریق آن مربوط می شود. این روش اسیدکاری معمولاً جهت چاههایی استفاده می شود که اندازه گیری افت فشار نشان دهد که میزان افت فشار در فواصل نزدیک به دیواره چاه زیاد بوده و چاه دارای مقدار تولید اقتصادی مناسب باشد.

### ۱-۳-۲- شکست هیدرولیکی

ایجاد شکستگی مصنوعی یکی از روش های رایج در جهت انگیزش چاهها برای افزایش تولید نفت و گاز می باشد. پروسه شکست هیدرولیکی به عملیاتی اطلاق می شود که طی آن، سیالی با فشاری بیشتر از تنش برجای منطقه به محل مخصوصی از چاه که توسط پکرها ایزوله شده است، تزریق شده و در نهایت زمانی که فشار سیال از تنش های برجای حاکم بر منطقه فراتر رود، شکست هیدرولیکی رخ خواهد داد. در شکست هیدرولیکی، شکستگی هایی از دیواره ی چاه به سوی سازند تولیدکننده نفت یا گاز ایجاد می شود. این تکنولوژی بارها در دنیا مورد استفاده قرار گرفته و هم اکنون نیز در حال استفاده است. فناوری شکست هیدرولیکی می تواند تولید یک چاه را حداقل تا دو برابر افزایش دهد. پیشینه استفاده از این روش به سال ۱۹۳۰ بر

می‌گردد که در یکی از مخازن آمریکا انجام شد. اما اولین بار در سال ۱۹۴۹ از این روش به صورت تجاری و با بهره‌دهی اقتصادی استفاده شد و به خاطر موفقیتی که در افزایش تولید آن چاه نفتی داشت، سریعاً گسترش یافت. در حال حاضر بیش از نیمی از چاه‌های گازی و نفتی آمریکا بدون فن‌آوری شکست هیدرولیکی، قادر به تولید نیستند. امروزه در منطقه آمریکای شمالی ایجاد شکست هیدرولیکی در حدود ۷۰٪ مربوط به چاه‌های گازی و ۵۰٪ مربوط به چاه‌های نفتی است. تولید نفت در تمام چاه‌هایی که از تکنولوژی شکست هیدرولیکی استفاده می‌کنند ۲ تا ۵ برابر شده است.

#### ۱-۴- مدل سازی شکست هیدرولیکی

امروزه از روش‌های عددی زیادی جهت مدل سازی شکست هیدرولیکی استفاده می‌شود که روش اجزا محدود<sup>۱</sup> از پرکاربردترین این روش‌هاست. اما اجزا محدود استاندارد به علت استفاده از چند جمله‌ای‌های جبری از مراتب مختلف به تنهایی قادر به مدل کردن ناپیوستگی‌ها از جمله شکست هیدرولیکی نمی‌باشد و برای مدل کردن ناپیوستگی‌ها، نیاز به تغییر در مش اطراف ناحیه ناپیوسته و نیز تغییر در ساختار داخلی المان‌ها را نیازمند می‌باشد. بنابراین بنابر اصل تفکیک پیوستگی که پایه اصلی روش اجزا محدود استاندارد است و با اعمال توابع غنی-ساز مناسب در این اصل، روش اجزا محدود توسعه یافته<sup>۲</sup> پایه‌گذاری گردید. برای اولین بار، ملنک و همکارانش<sup>۳</sup> در سال ۱۹۹۶ اصل تفکیک پیوستگی<sup>۴</sup> را با اعمال توابع خاص جهت حل معادلات دیفرانسیل شرایط مرزی داخلی به کار گرفتند [۶]. بعدها در سال ۱۹۹۹ از همین روش برای مدل کردن ناپیوستگی‌ها در اجزا محدود استاندارد بهره گرفته شد.

---

<sup>1</sup> Finite Element Method

<sup>2</sup> Extended Finite Element

<sup>3</sup> Malenk

<sup>4</sup> Notion of Partition of Unity

در اثر اعمال توابع مناسب با توجه به اصل تفکیک پیوستگی، گره‌های اطراف ترک غنی می‌شوند و در نتیجه درجات آزادی بیشتری اختیار می‌کنند. به واسطه همین درجات آزادی بیشتر امکان تغییر در جابجایی‌های گره‌های اطراف ترک فراهم می‌آید. در واقع ترک یا ناپیوستگی به صورت مجازی مدل می‌گردد و نیاز به تطبیق مش با ترک وجود ندارد. همچنین بدلیل اینکه شرایط تکینه<sup>۱</sup> در نزدیکی نوک ترک نیز از طریق تابع خاصی در جابجایی‌ها گره‌های اطراف نوک ترک اعمال می‌شود لذا استفاده از المان‌های تکینه نیز در نوک ترک منتفی خواهد بود.

## ۱-۵- فصل‌های پایان‌نامه

در فصل اول کلیات مربوط به مخازن نفتی و روش‌های ازدیاد تولید و همچنین آشنایی مقدماتی با روش اجزا محدود توسعه‌یافته ارائه شده است. در فصل دوم به بررسی تفصیلی روش شکست هیدرولیکی، مدل‌های شکست هیدرولیکی و شکست هیدرولیکی در مخازن شکسته شده طبیعی پرداخته شده است.

فصل سوم به کلیات کارهای انجام شده و فرمول‌بندی روش اجزا محدود توسعه‌یافته و همچنین روش‌های تعیین معیار شدت تنش و رشد ترک پرداخته است. در فصل چهارم، کاربرد مکانیسم شکست در روش شکست هیدرولیکی ارائه شده است.

فصل پنجم نیز به مدل‌سازی شکست هیدرولیکی پرداخته است. در این فصل فرمول‌بندی جریان سیال و اثر توأمان جریان سیال و تغییر شکل سنگ و همچنین الگوریتم شبیه‌سازی انتشار شکست هیدرولیکی ارائه شده است.

فصل ششم به ارائه مثال‌ها، صحت‌سنجی و بررسی نتایج حاصل از برنامه پرداخته است. فصل هفتم نیز نتیجه‌گیری کلی از تمام فصول پایان‌نامه ارائه خواهد شد. در پایان برای ادامه کار تحقیقاتی در این شاخه پیشنهادهایی داده می‌شود.

---

<sup>۱</sup> Singularity Condition