

مدل سازی اثرات ترکیبی جریان های آب، یون و حرارت روی پروفیل فشار منفذی در اطراف چاه حفاری شده در سازندهای شیلی

پژوهش نفت

سال بیست و دوم

شماره ۷۰

صفحه ۵۶-۶۷، ۱۳۹۱

تاریخ دریافت مقاله: ۹۰/۸/۹

تاریخ پذیرش مقاله: ۹۱/۳/۲

سعید رفیعی پور*، سیروس قطبی و محمودرضا پیشوایی

دانشگاه صنعتی شریف، دانشکده مهندسی شیمی و نفت

saeed_rafeepur@alum.sharif.edu

چکیده

بهینه سازی غلظت نمک موجود در سیال حفاری، وزن گل، دما و سایر عوامل به منظور آنالیز صحیح و کامل پایداری دیواره چاه، به ویژه در هنگام حفاری در محیط های با دما و فشار بالا و هم چنین حفاری چاه های انحرافی ضروری می باشد. انتخاب صحیح این پارامترها مستلزم درک صحیح فعل و انفعالات انجام شده بین سیال حفاری و سازند شیلی در هنگام حفاری از درون این سازندها می باشد. بررسی های میدانی نشان داده که اثرات ترکیبی گرایان های پتانسیل شیمیایی و حرارتی روی جریان سیال، می تواند به میزان قابل ملاحظه ای فشار منفذی و در نتیجه توزیع تنش نزدیک به دیواره چاه را تحت تأثیر خود قرار دهد در این تحقیق مدلی کامل برای جریان حل شونده، حلال (آب) و حرارت ارائه می شود. مدل ارائه شده در این تحقیق، هر دو محلول الکترولیتی یعنی سیال حفاری و سیال موجود در درون سازند را برخلاف متون قبلی که محلول ها را ایده آل فرض می کردند، غیر ایده آل فرض کرده است. این فرض به منظور ارائه مدلی صحیح و واقعی از جریان سیال و یونها به درون غشاهای شیلی الزامی می باشد. به دلیل وجود

اختلاف پتانسیل شیمیایی بین محلول های الکترولیتی، آب یا همان حلال می تواند از سمت غلظت حل شونده پایین یا از سمتی که پتانسیل شیمیایی آب بالا است، به سمت غلظت حل شونده بالا یا پتانسیل شیمیایی کم، جریان پیدا کند. اثرات گرایان دمایی روی پایداری دیواره چاه های نفتی می تواند به ویژه در حفاری های انحرافی و ازمیان سازندهای با حرارت و فشار خیلی زیاد، مانند سازندهای واقع شده در مناطق عمیق دریایی و هم چنین چاه های عمیق که تغییر اندکی در دمای دیواره چاه باعث مشکلات ناپایداری زیادی می شود، بسیار مهم و ضروری باشد. پروفیل فشار منفذی در اطراف چاه از حل معادلات انتقال که در ادامه ذکر می شوند، به دست می آید.

واژه های کلیدی: اثرات شیمیایی و حرارتی، پایداری دیواره چاه، شیل، حرارت و فشار بالا، فشار اسمزی

مقدمه

پایداری دیواره چاه در حین حفاری چاه‌های نفتی و گازی به منظور تولید نفت و گاز، امری بسیار ضروری و مهم است. در این میان، سازندهای شیلی که جزء سنگ‌های رسوبی دانه ریز و حاوی مقادیر زیادی از کانی‌های رسی‌اند، از اهمیت خاص برخوردارند. براساس مطالعات انجام شده حدود ۷۵٪ سازندهای حفاری شده شیلی بوده و بیش از ۹۰٪ مشکلات ایجاد شده در حین حفاری ناشی از وجود شیل‌ها می‌باشد [۱]. خصوصیات متمایز رس‌ها از قبیل حساسیت بالای آنها به آب و تمایل زیاد به متورم شدن، باعث شده تا این سازندها در طول عملیات حفاری جزء سازندهای مشکل ساز تلقی شوند. تعدادی از مشکلات معمول ناشی از حضور شیل‌ها عبارتند از: تنگ شدن چاه ناشی از تورم شیل‌ها، گشاد شدن مقطع چاه به دلیل ریزش شیل به درون چاه، گیر افتادن لوله‌های حفاری و در نتیجه ایجاد گشتاور خیلی زیاد و ایجاد شکاف. گل‌های پایه نفتی و گل‌های ترکیبی مثل سیلیکات سدیم باعث می‌شود تورم شیل‌ها کمتر شده و در نتیجه مشکلات مربوط به ناپایداری آنها کاهش یابد. فشار مویینگی بالای ایجاد شده بین گل‌های پایه نفتی و سیال موجود در سازند عامل اصلی محدود کننده جریان فیلتره گل حفاری به درون سازندهای شیلی می‌باشد [۲]. اگر چه استفاده از گل‌های پایه نفتی باعث ایجاد فشار مویین بالا می‌شود، اما به دلیل هزینه بالا و هم چنین خطرات زیست محیطی، استفاده از این سیالات محدود بوده و استفاده از سیالات حفاری با پایه آبی به دلیل هزینه کم و متناسب با محیط زیست بودنشان رو به افزایش می‌باشد [۳]. همانند سیالات پایه نفتی که از عبور فاز آبی به درون شیل جلوگیری می‌کنند، فاز جامد موجود در سیالات حفاری با پایه آبی مانع از جریان آب به درون شیل و متورم شدن آنها می‌شود. به طور کامل به اثبات رسیده که در هنگام حفاری از درون سازندهای شیلی با استفاده از سیالات پایه آبی، علاوه بر اثرات مکانیکی، اثرات شیمیایی و حرارتی نیز پایداری شیل را تحت تأثیر خود قرار می‌دهد. تعدادی از محققین برپایه نتایج آزمایشگاهی به این نتیجه رسیده‌اند که علاوه بر اثرات هیدرولیکی، اثرات شیمیایی و حرارتی نیز باعث جریان سیال به درون یا

خارج از سازند می‌شود [۴-۶]. اسمز شیمیایی به اختلاف فعالیت آب بین سیال حفاری و سیال موجود در فضای خالی و نوع حل شونده بستگی دارد. همچنین گرادیان دمایی بین سیال حفاری و سازند به طور مستقیم باعث انتقال حرارت و به طور غیر مستقیم سبب انتقال سیال شده و بدین ترتیب موجب تغییر پروفایل فشار منفذی نزدیک به دیواره چاه می‌شود. سازندهای شیلی اصولاً سازندهای متخلخل اشباع از آبی هستند که دارای تراوایی بسیار کمی می‌باشند (در مقادیر نانودارسی). به دلیل تراوایی بسیار کم این سازندها، انتقال فشار در مقابل انتشار حرارت بسیار کم است [۷]. در حقیقت انتقال هیدرولیکی به مراتب از انتقال شیمیایی و حرارتی کوچک‌تر می‌باشد. از آنجایی که انتقال حرارت بسیار سریع‌تر از انتقال سیال صورت می‌گیرد، لذا در لحظات ابتدایی شروع واکنش، تغییرات فشار منفذی بیشتر ناشی از گرادیان دمایی می‌باشد [۸]. شواهد آزمایشگاهی زیادی وجود دارد که نشان می‌دهد انتشار حرارت نقش قابل توجهی در تغییر فشار منفذی به ویژه در محیط‌های با دمای بالا نظیر چاه‌های بسیار عمیق بازی می‌کند. اثرات گرادیان پتانسیل شیمیایی روی رفتار شیل‌ها توسط محققین زیادی بررسی شده است [۹ و ۱۰]. Lomba و همکاران نشان دادند که علاوه بر اثرات جریان سیال روی پایداری شیل‌ها، جریان یون‌ها نیز پایداری شیل را تحت تأثیر قرار می‌دهد. Lomba و همکارانش مدل بار فضایی^۱ را برای جریان یون‌ها به درون شیل ارائه کردند [۱۱]. آنها در مدلشان محلول‌های الکترولیتی را ایده آل فرض کردند (محلول ایده آل به محلولی گفته می‌شود که در آن غلظت حل شونده ناچیز است). مطالعه حاضر به طور کامل اثرات ترکیبی شیمیایی و حرارتی را در نظر گرفته و محلول‌ها را غیر ایده آل فرض می‌کند. حل معادلات حاکم بر مسأله به منظور محاسبه فشار منفذی در اطراف دیواره چاه حفاری شده در سازندهای شیلی مورد استفاده قرار می‌گیرند. این عمل می‌تواند در طراحی بهینه سیال حفاری مؤثر واقع شود.

1. Space- Charge Model

تئوری

برای در نظر گرفتن گرادیان‌های پتانسیل شیمیایی و حرارتی در نفوذ سیال به درون سازندهای شیلی، لازم است پتانسیل شیمیایی را برای محلول‌های غیر ایده‌آل تعریف کنیم. برای سیستم گل حفاری- شیل عبارت مربوط به پتانسیل شیمیایی برای غشاهای شیلی ایده‌آل به صورت زیر می‌باشد:

$$\mu^w = \mu^0 + \frac{RT \ln \bar{a}_w}{\bar{V}_w} \quad (1)$$

فرض ایده‌آل بودن غشای شیلی تنها در صورتی صحیح است که سیال حفاری پایه نفتی بوده یا سیال حفاری پایه آبی حاوی افزودنی‌های شیمیایی مثل سیلیکات سدیم باشد. به دلیل وجود افزودنی‌های شیمیایی موجود در سیال حفاری قسمتی از ماده حل شونده به دام می‌افتد، ولی در عمل این افزودنی‌ها قادر نیستند مانع نفوذ کامل ماده حل شونده به درون شیل شوند، در نتیجه مقدار کمی از ماده حل شونده به درون شیل نفوذ کرده و باعث انحراف غشای شیلی از حالت ایده‌آل می‌شود. بنابراین در حالتی که مقدار مواد افزودنی در سیال حفاری کم است، مولکول‌های حل شونده می‌توانند به درون شیل نفوذ کنند. در چنین شرایطی این اثر که باعث انحراف از حالت ایده‌آل می‌شود را با ضرب مؤلفه فعالیت پتانسیل شیمیایی در یک فاکتور به نام ضریب انعکاس در نظر می‌گیرند. با اعمال این ضریب رابطه مربوط به پتانسیل شیمیایی به صورت زیر در می‌آید:

$$\mu^w = \mu^0 + \frac{I_m RT \ln \bar{a}_w}{\bar{V}_w} \quad (2)$$

در رابطه فوق I_m ضریب انعکاس نامیده می‌شود. این ضریب معیاری از ایده‌آل بودن غشای شیلی می‌باشد. برای غشاهای ایده‌آل مقدار این ضریب برابر یک است. برای سایر غشاهای ضریب انعکاس بین یک و صفر تغییر می‌کند که در این حالت غشا را نیمه تراوا می‌گویند. در نتیجه فشار اسمزی در سیستم شیل- سیال حفاری به صورت زیر قابل محاسبه می‌باشد:

$$\pi = -\frac{I_m RT}{V_{m,w}} \ln \left(\frac{a_2^w}{a_1^w} \right) \quad (3)$$

پدیده‌های انتقال

رابطه خطی میان نیروهای رانشی X_j و شارهای J_j به صورت

زیر قابل تعریف است:

$$J_i = \sum_{j=1}^n L_{ij} X_j \quad (4)$$

رابطه فوق را معادله پدیده‌ای یا عارضه‌ای می‌نامند. در این رابطه L_{ij} ضرایب جفت کننده نامیده می‌شوند که شار نوع i را به گرادیان نوع j مرتبط می‌کنند. در جریان سیال درون محیط متخلخل، نیروهای رانشی معمولاً گرادیان‌های فشار، دما، پتانسیل الکتریکی و غلظت نمک می‌باشند.

در ترمودینامیک نزدیک به حالت تعادل که نیروهای رانشی یا همان گرادیان‌ها کوچک هستند، معادله پدیده‌ای

یا عارضه‌ای به صورت زیر در می‌آید [۱]:

$$\begin{bmatrix} J_v \\ J_D \\ I \\ q_h \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} K_{11} & K_{12} & K_{13} & K_{14} \\ K_{21} & K_{22} & K_{23} & 0 \\ K_{31} & K_{32} & K_{33} & 0 \\ 0 & 0 & 0 & K_{44} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \nabla P \\ \nabla \pi \\ \nabla \phi \\ \nabla T \end{bmatrix} \quad (5)$$

که در این رابطه J_D جریان نسبی حل شونده نسبت به حلال می‌باشد و برابر است با:

$$J_D = \frac{J}{c_s} - J_v \quad (6)$$

رابطه بین L_{ij} و K_{ij} به قرار زیر است:

$$K_{11} = L_{11} \quad K_{12} = \frac{L_{12}}{c_s} - L_{11} \quad K_{13} = L_{13} \quad K_{21} = \frac{L_{21}}{c_s} - L_{11}$$

$$K_{22} = \frac{L_{22}}{c_s^2} - \frac{L_{21}}{c_s} - \frac{L_{12}}{c_s} + L_{11}$$

در شرایط نزدیک به حالت تعادل، براساس روابط تقارن یا برگشتی Onsager، ضرایب ضربی باید با برابر باشند، یعنی: $L_{ij} = L_{ji}$. تعدادی از نتایج آزمایشگاهی، انحرافات از قانون تقارن Onsager نشان داده است که در آن از اثرات گرادیان‌های فشار، پتانسیل الکتریکی و پتانسیل شیمیایی روی انتقال حرارت صرف نظر می‌شود. هم چنین فرض می‌شود که جریان الکتریکی با گرادیان دما تغییری پیدا نمی‌کند. در نتیجه شار حرارت را می‌توان از قانون رسانایی حرارتی فوریه به دست آورد:

$$q_h = -k^T \nabla T \quad (7)$$

در رابطه فوق k^T را ضریب رسانندگی حرارتی می‌نامند. شایان ذکر است که به دلیل تراوایی پایین سازندهای شیلی، انتقال حرارت از طریق فرآیند همرفتی یا جابه‌جایی، قابل صرف نظر کردن می‌باشد.

ضرایب عارضه‌ای یا پدیده‌ای برای ژئومتری‌های مشخص مثل لوله‌های کوچک موئین، از طریق حل عددی معادلات زیر قابل محاسبه می‌باشد: ناویر-استوکس (NSE)،

می شود که به دلیل فعل و انفعال بین سازند و سیال حفاری، فشار منفذی سیال درون سازند متحمل تغییراتی شود. این تغییرات به دلیل گرادیان های فشار هیدرواستاتیک، فشار اسمزی و دمایی ایجاد می گردد. در این بخش، پروفیل فشار منفذی براساس مدلی که در ادامه می آید، محاسبه می شود. معادله جریان آب درون شیل با در نظر گرفتن اثرات شیمیایی و حرارتی به صورت زیر است:

$$J_v = K_I(-\nabla P) + K_{II}(-\nabla \pi) + K^T(-\nabla T) \quad (12)$$

در رابطه بالا K^T ضریب اسمز حرارتی نامیده می شود. با جایگزین کردن عبارت مربوط به گرادیان فشار اسمزی در رابطه فوق و قرار دادن آن در معادله پیوستگی سیال، رابطه زیر به دست می آید:

$$K_I \left(\frac{1}{r} \frac{\partial P}{\partial r} + \frac{\partial^2 P}{\partial r^2} \right) + \frac{K_{II} I_m R T}{V_{m,w}} \frac{f(C_s)}{f(C_s)} \left(\frac{1}{r} \frac{\partial C_s}{\partial r} + \frac{\partial^2 C_s}{\partial r^2} \right) + K^T \left(\frac{1}{r} \frac{\partial T}{\partial r} + \frac{\partial^2 T}{\partial r^2} \right) = C_t \varphi \frac{\partial P}{\partial t} \quad (13)$$

که در این معادله K_I و K_{II} از روابط زیر محاسبه می شود:

$$K_I = K_{11} - \frac{L_{13} L_{31}}{L_{33}} \quad K_{II} = K_{12} - \frac{L_{13} L_{32}}{L_{33}} \quad (14)$$

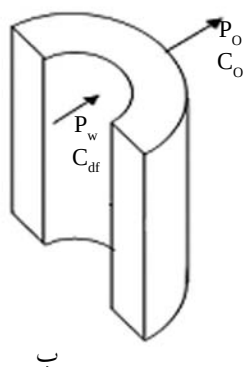
K_I و K_{II} به ترتیب ضریب هیدرولیکی و ضریب بازدهی غشایی نامیده می شوند.

مدل انتشار حرارت

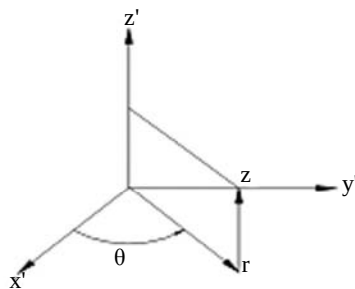
معادله انتشار حرارت [۱۴] در مختصات استوانه ای به صورت زیر است:

$$\frac{\partial T}{\partial t} = C^h \left(\frac{1}{r} \frac{\partial T}{\partial r} + \frac{\partial^2 T}{\partial r^2} \right) \quad (15)$$

که در رابطه فوق C^h را ضریب نفوذپذیری حرارتی می نامند و عبارتست از: $C^h = \frac{k^T}{\rho C_p}$.



ب



الف

نرست - پلانک (NPE) و پواسون - بولتزمن (PBE).

Cross و Osterle (۱۹۹۸) مدل بار فضایی را برای محیط متخلخل باردار ارائه کرده و معادلاتی را برای ۹ مؤلفه تانسور ضرایب پدیده ای استخراج نمودند [۱۲].

مدلی برای انتشار حل شونده

در این قسمت مدلی برای انتشار ماده حل شونده در محیط متخلخل اشباع ارائه می شود. شکل ۱ دستگاه مختصات استوانه ای (الف) و حجم کنترل حاکم بر مسأله (ب) را نشان می دهد. معادله جریان حل شونده از درون شیل با در نظر گرفتن اثرات شیمیایی و هیدرولیکی عبارتست از:

$$J_s = -L_I(\nabla P - \nabla \pi) + L_{II} \left(-\frac{\nabla \pi}{C_s} \right) \quad (8)$$

در رابطه بالا، L_I و L_{II} از روابط زیر به دست می آیند:

$$L_I = L_{21} - \frac{L_{23} L_{31}}{L_{33}} \quad L_{II} = L_{22} - \frac{L_{23} L_{32}}{L_{33}} \quad (9)$$

معادله انتشار حل شونده در محیط متخلخل به صورت زیر است:

$$\dot{C}_0 \left(\frac{1}{r} \frac{\partial C_s}{\partial r} + \frac{\partial^2 C_s}{\partial r^2} \right) = \frac{\partial C_s}{\partial t} \quad (10)$$

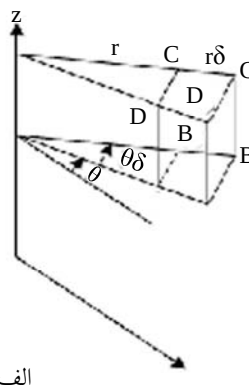
که در معادله بالا 'C' صورت $\dot{C}_0 = \frac{D_{eff}}{\varphi}$ تعریف می شود.

همچنین D_{eff} در رابطه فوق، ضریب انتشار مؤثر [۱۳] می باشد که تابعی از غلظت حل شونده درون شیل می باشد و از رابطه زیر به دست می آید:

$$D_{eff} = -\frac{I_m R T}{V_{m,w}} \frac{f(C_s)}{f(C_s)} \left(\frac{L_{II}}{C_s} - L_I \right) \quad (11)$$

مدلی برای انتشار فشار منفذی

مسائل ناپایداری دیواره چاه های نفتی زمانی ایجاد



شکل ۱- (الف) دستگاه مختصات استوانه ای و (ب) حجم کنترل حاکم بر مسأله

شرایط اولیه و مرزی حاکم بر مسأله

سه شرط اولیه و شش شرط مرزی جهت محاسبه پروفیل‌های غلظت حل شونده، فشار و دما در یک محیط متخلخل مورد نیاز می‌باشد. این شرایط در زیر ارائه شده است:

$$P(r, t) = P_0 \quad C_s(r, t) = C_0 \quad T(r, t) = T_0 \quad \text{at } t=0$$

$$P(r, t) = P_w \quad C_s(r, t) = C_{df} \quad T(r, t) = T_w \quad \text{at } r=0 \text{ or } t>0 \quad (16)$$

$$P(r, t) = P_0 \quad C_s(r, t) = C_0 \quad T(r, t) = T_0 \quad \text{at } r=L \text{ for } t>0$$

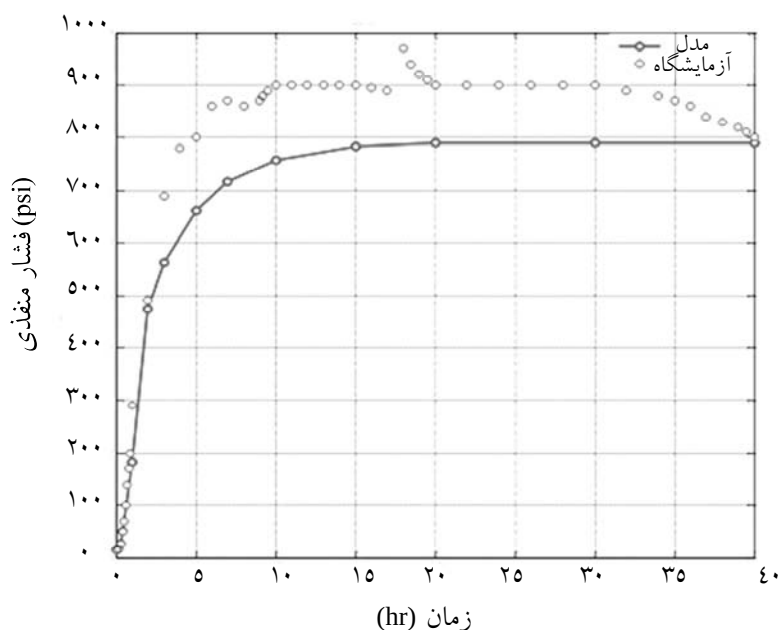
در این جا شرایط مرزی از نوع فشار ثابت فرض شده که جزء شرایط مرزی نوع دیریکله^۱ می‌باشد.

نتایج و بحث

در این بخش نتایج حاصل از شبیه‌سازی مدل ارائه می‌گردد. در این جا دو محلول یکی حاوی NaCl و دیگری حاوی CaCl₂ در شبیه‌سازی مدل استفاده شده است. نمودار فعالیت آب- غلظت حل شونده برای هر کدام از این محلول‌ها در شکل ۳ نشان داده شده که عموماً از منبع شماره [۳] استخراج شده‌اند. به دلیل گرادیان ژئوترمال، معمولاً دمای سیال حفاری که در ابتدا به ته چاه می‌رسد، از دمای سنگ سازند پایین‌تر است.

نحوه حل معادلات و پارامترهای ورودی مدل

روش اجزای محدود به طور گسترده در مطالعات مکانیکی زمین مورد استفاده قرار می‌گیرد. این روش به عنوان یک روش مناسب در حل مسائل ژئومکانیکی و خصوصاً در حالتی که مرزهای نامنظم وجود دارد، کاربرد دارد. این روش بسیار زمان‌بر و به لحاظ محاسباتی بسیار پرهزینه می‌باشد. بنابراین در مطالعه حال حاضر از روش تفاضل محدود کاملاً ضمنی^۲ برای حل معادلات ذکر شده در بخش‌های قبلی استفاده شده است. بدین منظور

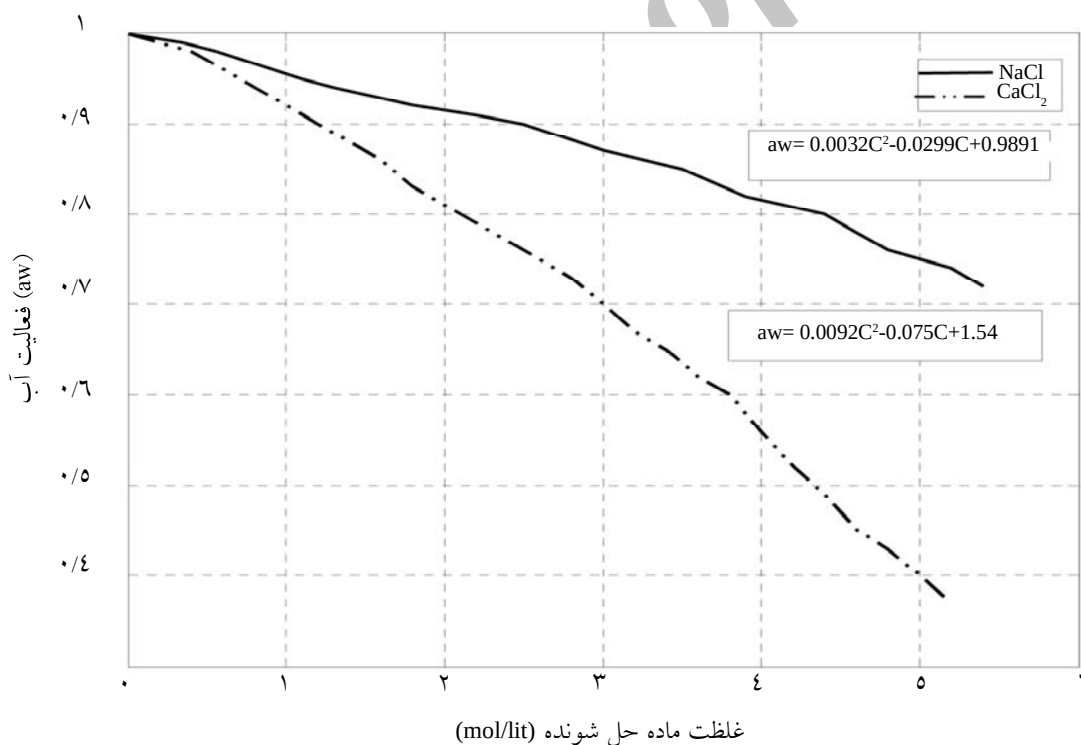


شکل ۲- اعتبار سنجی مدل ارائه شده در مطالعه حاضر با استفاده از داده‌های آزمایشگاهی

1. Dirichlet
2. Fully Implicit Finite Difference Method
3. Iterative

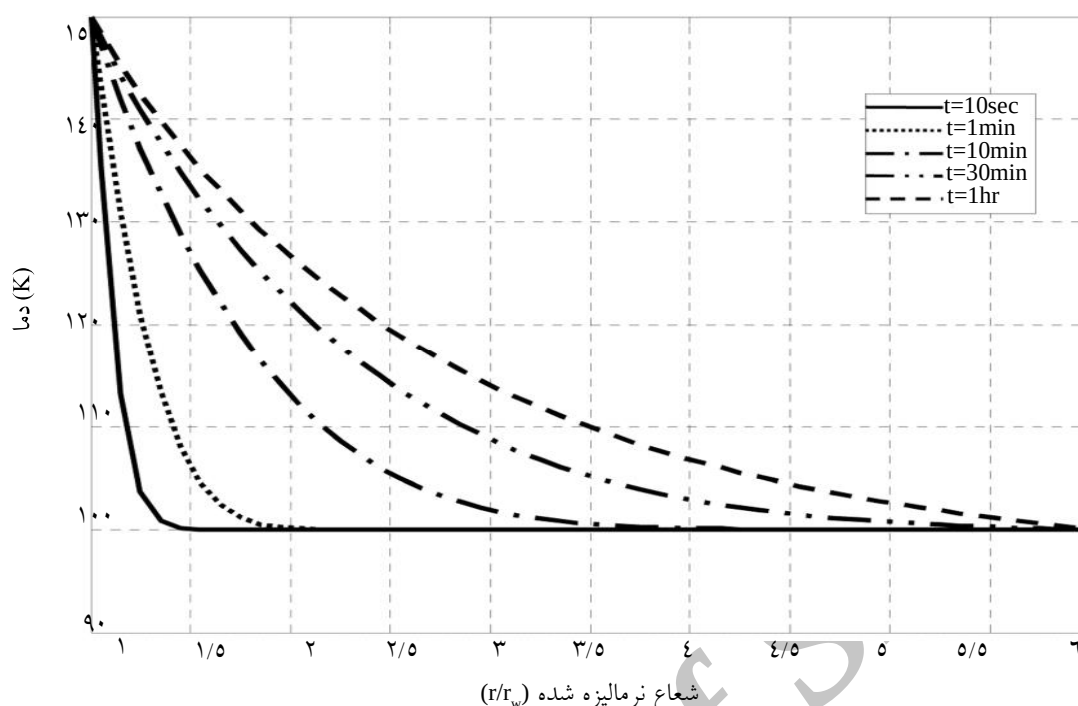
جدول ۱- داده های ورودی مدل [۳ و ۷]

متغیر	مقدار	متغیر	مقدار
فشار سیال حفاری	11MPa	ضریب انعکاس	1, 0.11
فشار سازند	9.8MPa	ضریب نفوذپذیری حرارتی	$9.5 \times 10^{-6} \text{m}^2/\text{sec}$
دمای چاه	150°C	تراوایی	$7.66 \times 10^{-20} \text{m}^2$
دمای سازند	100°C	ویسکوزیته	$3 \times 10^{-4} \text{Pa} \cdot \text{sec}$
غلظت نمک در چاه	0.01M, 5M	تراکم پذیری سیال	$4 \times 10^{-10} \text{Pa}^{-1}$
غلظت نمک در سازند	0.01M, 5M	تراکم پذیری سنگ	2.61Pa^{-1}
گرادیان زمین گرمایی	0.03°C/m	ضریب تراوش حرارتی	$-6 \times 10^{-11}, 6 \times 10^{-11} \text{m}^2/\text{sec}^\circ\text{C}$
تخلخل	0.25	زمان	10sec, 1min, 10min, 30min, 1hr
عمق	10000ft	دانسیته سنگ	2500kg/m^3
دمای سطح	75°F=24°C	L_I	$6.5573 \times 10^{-14} \text{molsec/kg}$
حجم مولی آب	0.01802	L_{II}	$2.3389 \times 10^{-10} \text{mol}^2\text{sec/kgm}^3$
ثابت جهانی گازها	8.314J/mol°K	K_I	$k/\mu = \text{M}^3\text{sec/kg}$
شعاع چاه	0.1m	K_{II}	$I_m \text{ k}/\mu = \text{M}^3\text{sec/kg}$

شکل ۳- نمودار فعالیت آب بر حسب غلظت حل شونده برای NaCl و CaCl₂

از دمای سازند نیز فراتر رود. در این حالت انتقال حرارت از چاه به درون سازند انجام شده و به تدریج همان گونه که در شکل ۴ نشان داده شده دمای نزدیک به دیواره چاه افزایش می یابد.

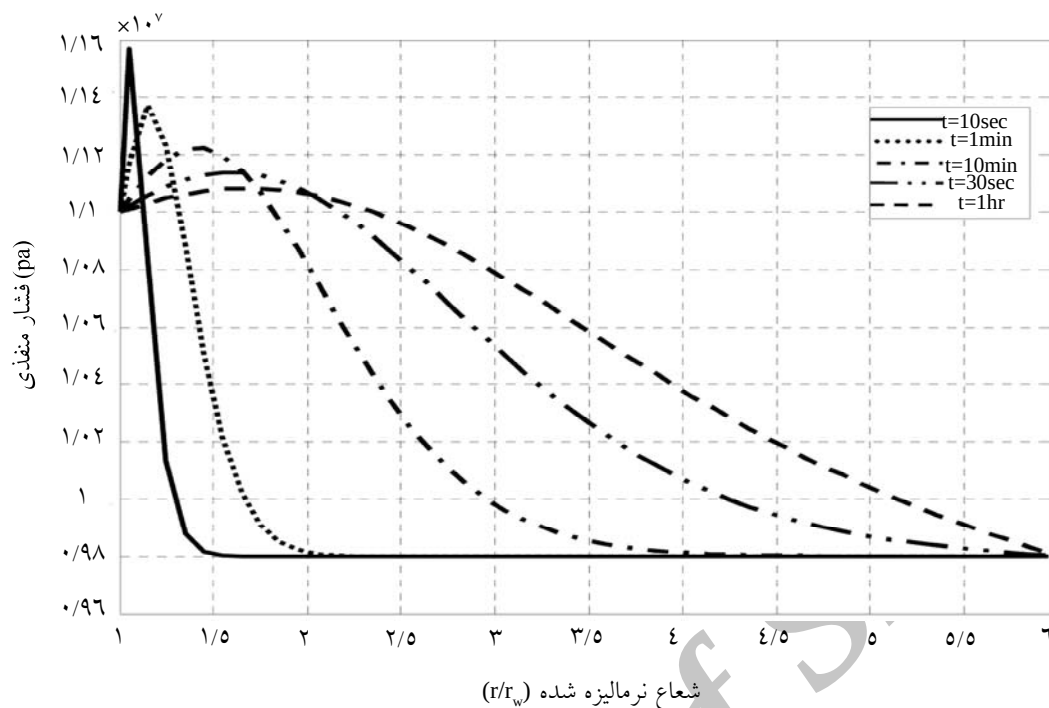
به دلیل پایین بودن دمای گل، انتقال حرارت از سازند به درون چاه صورت می گیرد و به تدریج دما در اطراف چاه کاهش می یابد که این عمل باعث می شود تنش درون سازند نزدیک به دیواره چاه کاهش یابد. وقتی چاه عمیق تر می شود، همان بخش به تدریج گرم تر شده و ممکن است



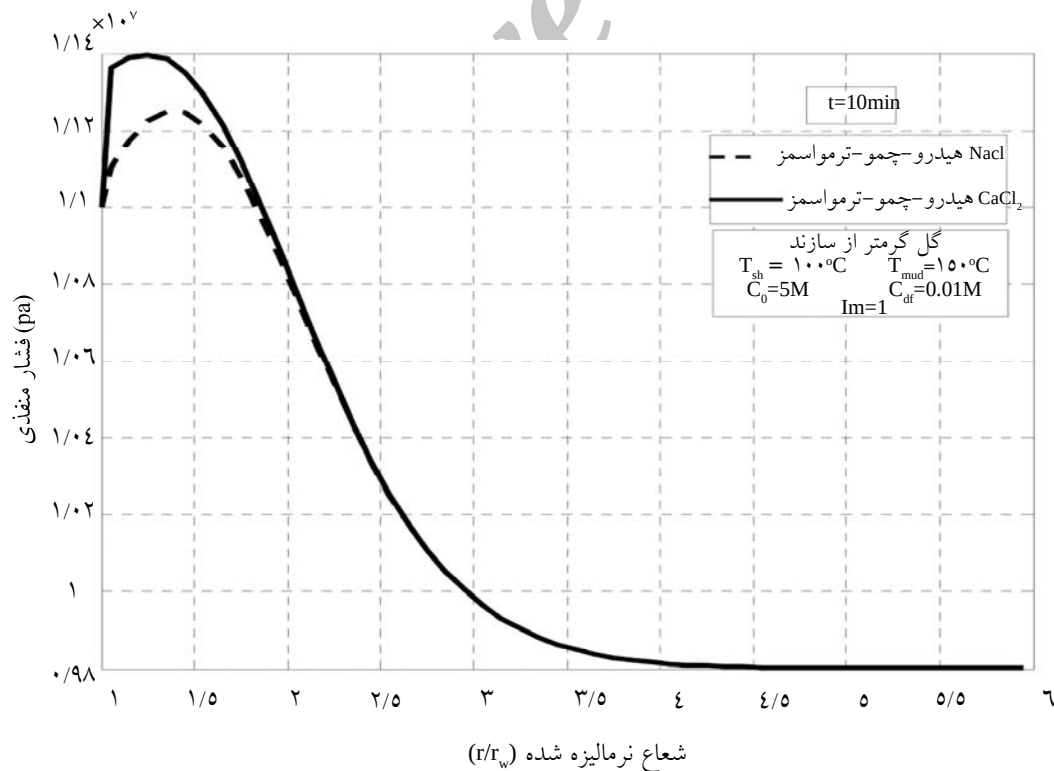
شکل ۴- نمودار تغییرات دما درون سازند با زمان

در نتیجه تنش موثر در اطراف چاه کاهش می یابد. شکل ۶ تغییرات فشار منفذی در نزدیک دیواره چاه، ناشی از ترکیب اثرات هیدرولیکی، شیمیایی و حرارتی را برای محلول های NaCl و CaCl_2 نشان می دهد. در این جا غلظت حل شونده در سازند بیشتر از سیال حفاری فرض شده است. شکل ۷ مقایسه بین اثرات مختلف را نشان می دهد. همان گونه که مشاهده می شود، تأثیر گرادیان دما روی پروفیل فشار منفذی به نسبت گرادیان هیدرولیکی و گرادیان پتانسیل شیمیایی بسیار بیشتر است، که دلیل آن نفوذپذیری پایین سازندهای شیلی می باشد. شکل ۸ پروفیل فشار منفذی برای حالتی که دمای سازند از دمای چاه بیشتر بوده و گرادیان دما مثبت می باشد را در شرایطی که تمامی اثرات در نظر گرفته شده، نشان می دهد. در شکل ۹ نیز حالتی که در آن غلظت حل شونده در سیال حفاری بیشتر از سیال درون سازند است با حالتی که غلظت حل شونده در سیال حفاری کمتر از غلظت سیال درون سازند است، مقایسه شده است. هم چنین شکل ۱۰ تاثیر ضریب انعکاس غشای شیلی را روی فشار منفذی برای مقادیر $\text{Im} = 0/11$ و $\text{Im} = 1$ نشان می دهد. مطابق این شکل، ضریب انعکاس بالاتر باعث می شود تا عبور یون ها از غشا کم تر شود و در نتیجه آب می تواند راحت تر و بیشتر از غشا عبور کرده و فشار منفذی در اطراف چاه را افزایش دهد.

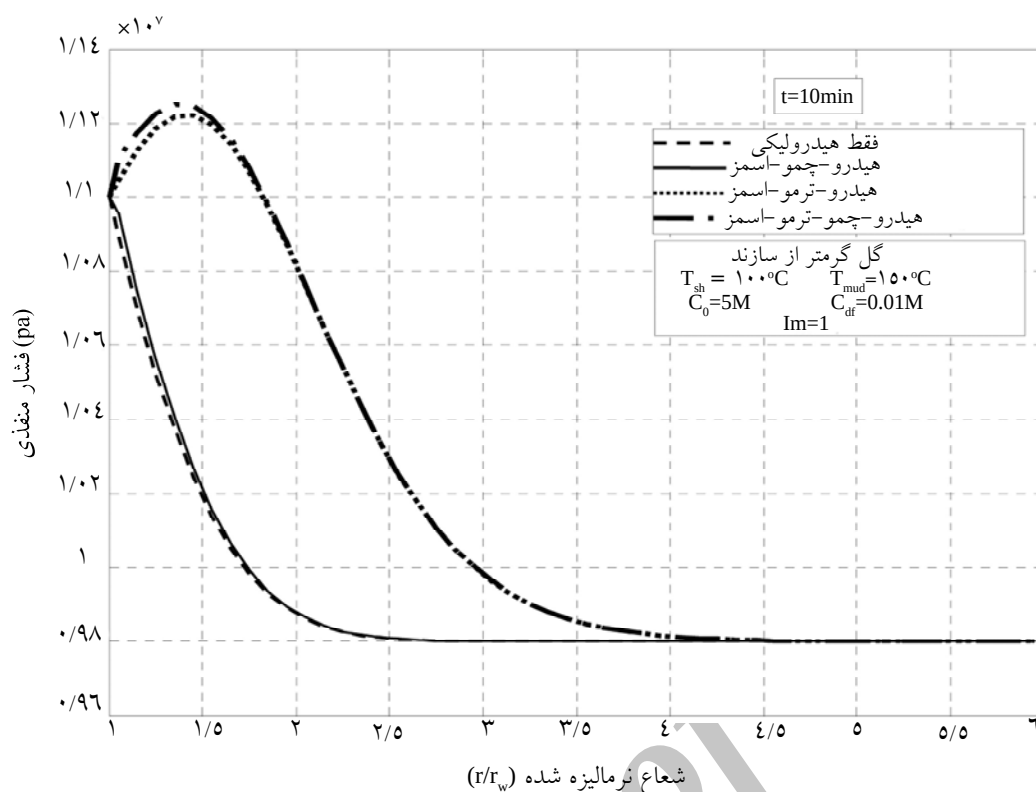
به منظور مطالعه اثرات فرایندهای تراوش شیمیایی و حرارتی، یک چاه قائم (با شعاع $r_w = 0/1 \text{ m}$) حفاری شده از درون سازند شیلی با خصوصیات مکانیکی، شیمیایی و حرارتی داده شده در جدول ۱ را در نظر می گیریم. زمانی که K^T کوچک تر از صفر است [۱۵]، جهت جریان اسمزی ناشی از گرادیان حرارتی (سیال) از سمت دمای بیشتر به سمت دمای کمتر انجام می شود. اما هنگامی که K^T بزرگ تر از صفر است، سیال از سمت دمای کمتر به سمت دمای بیشتر می رود. سیستم شیل- سیال حفاری را در نظر می گیریم؛ اگر K^T و ∇T هر دو مثبت (∇T مثبت یعنی سرد شدن سازند) و یا هر دو منفی (∇T منفی یعنی گرم شدن سازند) باشند، جریان سیال همواره به درون شیل بوده و در نتیجه فشار منفذی افزایش می یابد؛ اما اگر K^T و ∇T هم علامت نباشند، سیال همواره به سمت خارج شیل جریان داشته و در نتیجه فشار منفذی در اطراف چاه کاهش پیدا خواهد کرد. شکل ۵ اثر تراوش حرارتی روی فشار منفذی برای حالتی که سیال حفاری از شیل سازند گرم تر است (یعنی گرادیان دمایی منفی) و ضریب تراوش حرارتی منفی است، را برای زمان های ۱۰ ثانیه، ۱ دقیقه، ۱۰ دقیقه، ۳۰ دقیقه و ۱ ساعت نشان می دهد. مطابق این شکل، فشار منفذی در نزدیک دیواره چاه با افزایش زمان افزایش یافته و



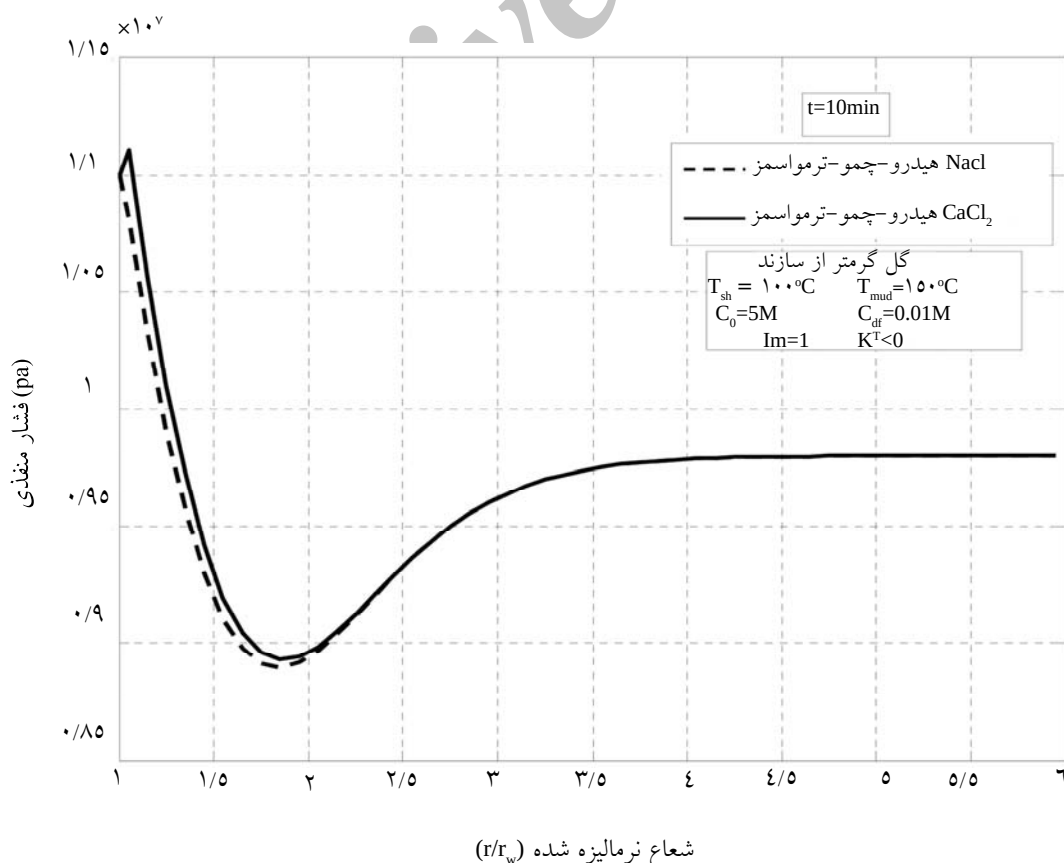
شکل ۵- نمودار پروفیل های فشار منفذی در اطراف چاه حفاری شده در سازند شیلی در زمان های مختلف (گل گرم تر از سازند $T_m = 150^\circ C$ و $T_{sh} = 100^\circ C$)



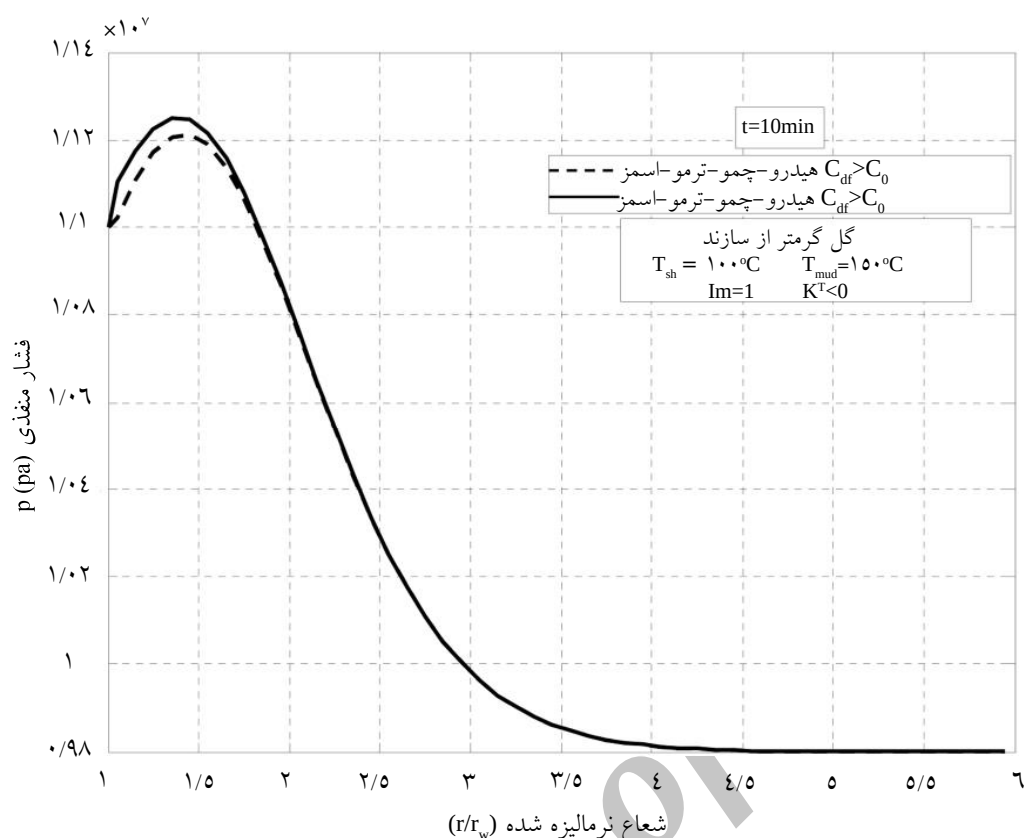
شکل ۶- نمودار پروفیل های فشار منفذی (در حالتی که اثرات ترکیبی فشار هیدرولیکی، شیمیایی و حرارتی در نظر گرفته شده است) برای محلول های $CaCl_2$ و $NaCl$



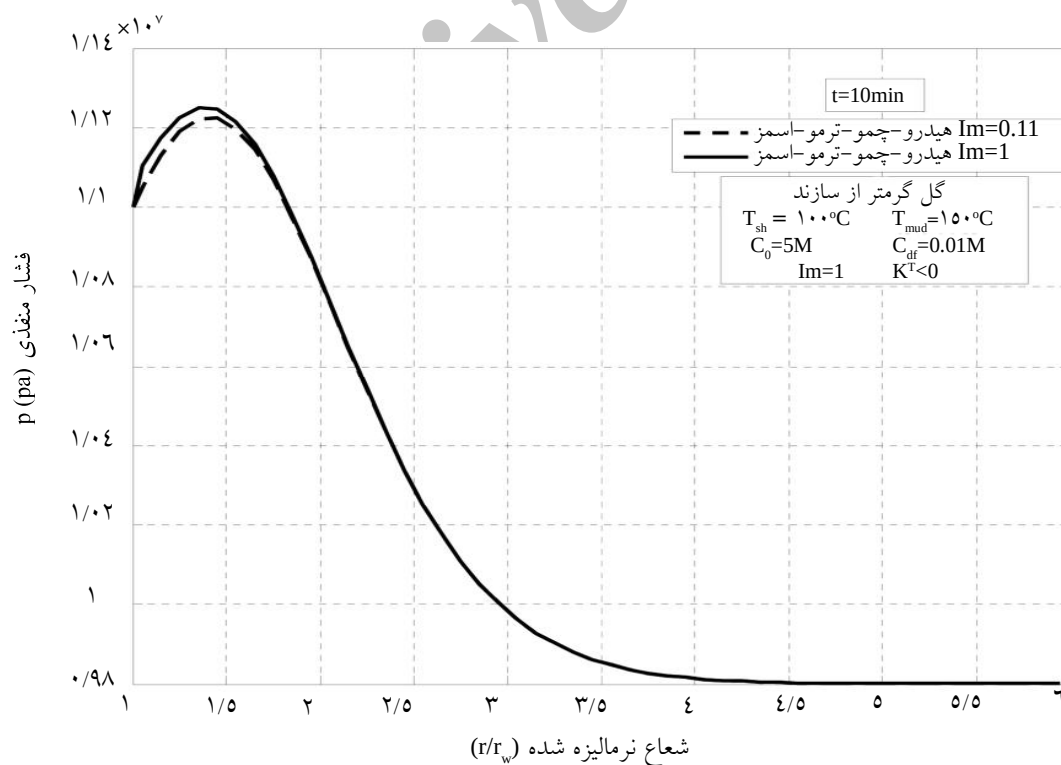
شکل ۷- نمودار مقایسه بین اثرات مختلف روی پروفیل فشار منفذی در اطراف چاه حفاری شده در میان سازند شیلی



شکل ۸- پروفیل فشار منفذی (برای حالتی که دمای سازند از دمای چاه بیشتر بوده و در نتیجه گرادیان دما مثبت می‌باشد و در شرایطی که تمامی اثرات در نظر گرفته شده است)



شکل ۹- اثر تفاوت غلظت حل شونده در سیال حفاری و سیال سازند (با در نظر گرفتن اثرات ترکیبی هیدرولیکی، شیمیایی و حرارتی)



شکل ۱۰- تأثیر ضریب انعکاس غشای شیلی روی فشار منفذی برای مقادیر $Im=1$ و $Im=0.11$ (با در نظر گرفتن اثرات ترکیبی هیدرولیکی، شیمیایی و حرارتی)

نتیجه گیری

در انجام مطالعه حاضر نتایج زیر حاصل شد:

۱- به دلیل وجود گرادیان ژئوترمال، سیال حفاری در ابتدا که به ته چاه می‌رسد، دارای دمایی پایین‌تر از سازند است. بنابراین، در ابتدا انتقال حرارت از سازند به چاه صورت می‌گیرد. هرچه چاه عمیق‌تر می‌شود، به تدریج همان بخش از چاه گرم‌تر می‌گردد که این امر سبب می‌شود تا گرادیان دمایی منفی شود. این عمل منجر به جریان سیال از چاه به سمت سازند می‌شود که این خود فشار منفذی را در ناحیه‌ای نزدیک به دیواره چاه افزایش داده و تنش مؤثر در این ناحیه کاهش می‌یابد.

۲- نتایج شبیه‌سازی نشان می‌دهد که در لحظات اولیه شروع حفاری در سازندهای شیلی، تأثیر اثرات حرارتی روی فشار منفذی بسیار بیشتر از اثرات هیدرولیکی و شیمیایی می‌باشد. به این دلیل که در این سازندها به دلیل تراوایی پایین، انتقال حرارت عموماً سریع‌تر از انتقال فشار و انتقال ماده حل‌شونده انجام می‌شود.

۳- نتایج حاصل از شبیه‌سازی نشان می‌دهد که تغییر فشار منفذی در اطراف دیواره چاه‌های حفر شده در سازندهای شیلی نه تنها تابعی از مقدار و علامت گرادیان دمایی است، بلکه تابعی از مقدار و علامت ضریب تراوش حرارتی نیز می‌باشد.

۴- همچنین در بررسی اثر غلظت حل‌شونده در سیال حفاری در مقایسه با سیال موجود در درون سازند نتایج حاصل از شبیه‌سازی نشان داد که اگر غلظت حل‌شونده در سیال حفاری بیشتر از سازند باشد، آب از سازند به سمت خارج حرکت کرده و در نتیجه فشار منفذی درون سازند کاهش می‌یابد.

۵- اثر ضریب انعکاس روی پروفیل فشار منفذی در اطراف چاه نیز در شبیه‌سازی مدل مورد بررسی قرار گرفته است. نتایج نشان داد که با افزایش ضریب انعکاس غشای شیلی، حرکت یون‌ها به درون سازند کمتر شده و آب راحت‌تر می‌تواند از میان شیل عبور کند. در نتیجه فشار منفذی افزایش می‌یابد و به تبع آن حداقل وزن گل لازم برای جلوگیری از ریزش دیواره چاه بیشتر می‌شود.

۶- نتایج همچنین نشان می‌دهد که فشار منفذی در اطراف چاه در حالتی که ماده حل‌شونده در سیال حفاری و

سازند، NaCl باشد، نسبت به حالتی که ماده حل‌شونده CaCl_2 است، در شرایط مساوی افزایش کمتری را نشان می‌دهد، که این خود بدین معنی است که استفاده از کلرید کلسیم به جای کلرید سدیم به منظور مقابله با مشکلات ناپایداری چاه در سازندهای شیلی ارجحیت دارد.

علائم و نشانه‌ها

t = زمان (s)

T = درجه حرارت ($^{\circ}\text{C}$)

T_o = دمای اولیه سازند ($^{\circ}\text{C}$)

T_w = دمای چاه ($^{\circ}\text{C}$)

ϕ = تخلخل (fraction or %)

C^h = ضریب نفوذپذیری حرارتی (m^2/s)

K^T = ضریب تراوش حرارتی ($\text{m}^2/\text{s}(\text{mol}/\text{lit})$)

Im = ضریب انعکاس

ρ = چگالی (kg/m^3)

GG = گرادیان زمین گرمایی ($^{\circ}\text{C}/\text{m}$)

a_w = فعالیت آب

$V_{m,w}$ = حجم مولی آب (m^3/mol)

C_f = تراکم‌پذیری سیال (Pa^{-1})

C_r = تراکم‌پذیری سنگ (Pa^{-1})

C_i = تراکم‌پذیری کلی سازند (Pa^{-1})

C_o = غلظت اولیه ماده حل‌شونده در سازند (mol/lit)

C_{df} = غلظت ماده حل‌شونده در چاه (mol/lit)

C = غلظت ماده حل‌شونده در سازند (mol/lit)

D_{eff} = ضریب نفوذ مؤثر یون‌ها (m^2/s)

K_f = ضریب تراوایی ($\text{m}^3/\text{s}/\text{kg}$)

K_{II} = ضریب بازدهی غشایی ($\text{m}^3/\text{s}/\text{kg}$)

K = تراوایی (m^2)

μ = ویسکوزیته ($\text{Pa}\cdot\text{s}$)

P = فشار منفذی (Pa)

P_o = فشار اولیه (Pa)

P_w = فشار چاه (Pa)

r = فاصله شعاعی از مرکز چاه (m)

r_w = شعاع چاه (m)

R = ثابت جهانی گازها ($8.314 \text{ J}/\text{mol}\cdot\text{K}$)

مراجع

- [1] Abbas H., Shebatalhamd A., Khan M., Al-Shobaili Y., Ansari A., Ali S., and mehta (Saudi Aramco) S., "*Wellbore instability of shale formation*", Uuluf field, Saudi Arabia, SPE 106345, 2006.
- [2] Osuji, Collins Emenike. "*Effect of porosity and permeability on the membrane efficiency of shales*", The university of Texas at Austin, pp. 1-2, 2008.
- [3] Yu Mengjiao, *Chemical and Thermal Effects on Wellbore Stability of Shale Formations*, The University of Texas at Austin, August, 2002.
- [4] Hanshaw B. B., Zen E. "*Osmotic equilibrium and overthrust faulting*", Geol. Soc. Am. Bull. 76, pp. 1379– 1387, 1965.
- [5] Chenevert M. E. , "*Shale control with balanced-activity oil-continuous muds*", J. Pet. Technol., pp. 1309– 1316, October 1970.
- [6] Carminati S., Brignoli M., Marco A.Di., Santarelli F.J., "*The activity concept applied to shales: consequences for oil, tunneling and civil engineering operations*", Int. J. Rock Mech. Min., pp. 3– 4, Paper No. 038. 1997.
- [7] Ghassemi A. and Diek A., "*Porothermoelasticity for swelling shale*", J.of Pet.Sci. and Eng.,34, pp. 123-124 December 2002.
- [8] Zhai Z., Zaki K., Marinello S. and Abou-Sayed A. , "*Coupled Thermo- poromechanicsI Effects on Borehole Stability*", Society of Petroleum Engineers, SPE 123427, October,2009.
- [9] Mody F.K. and Hale, A.H., "*A borehole stability model to couple the mechanical and chemistry of drilling fluid shale interaction*", Amsterdam : Presented at the SPE/IADC Drilling Conference, SPE paper 25728, pp. 23– 25, February 1993.
- [10] Onaisi A., Audibert A., Bieber M.T., Bailey L., Denis J. and Hammond P.S., "*X-ray tomography visualization and mechanical modeling of swelling shale around the wellbore*", J. Pet. Sci.Eng.9, pp. 313– 3291993.
- [11] Lomba R. F. T., Chenevert M.E. and Sharma M. M., "*The role of osmotic effects in fluid flow through shales*", Journal of Petroleum Science and Engineering, Vol. 25, pp. 25-35, 2000.
- [12] Gross R. G. and Osterle J. F., "*Membrane transport characteristics of ultrafine capillaries*", J. Chem.Phys.49, No 1, pp. 228-234, July 1968.
- [13] Levine Ira N. "*Physical Chemistry*", 5th, Vol. 1., McGraw-Hill Higher Education, August 2001.
- [14] Treybal Robert E., "*Mass Transfer Operation*", The University of Rhode Island : McGraw-Hill Book Company,. pp. 88-93, 1981.
- [15] Incropera, and DeWitt., "*Fundamentals of Heat and Mass Transfer*", 5th Edition, John Wiley & sons, Inc., 2002.
- [16] H.Gray and Donald. "*Coupled flow phenomena in clay- water systems*", The University of Mishigan, November, 1966.