Проект: Совершенствование модели расчета отборов углеводородов из скважин, дренирующих пласты баженовской свиты

Содержание:

- Введение
- Математическая модель
- Выбор оптимального решателя модели
- Реализация модели и расчет
- Результаты и выводы

Абдулин Ильдар Накиуллович 1

¹исполнитель

Введение

В Компании создается и совершенствуется инструмент, позволяющий прогнозировать объем добычи нефти (пластового флюида) после многостадийного ГРП баженовской свиты с созданием искусственного коллектора. Проект является продолжением проекта, в котором из Excel реализации инструмента было разработано VBA приложение с GUI для прогноза объема добычи.

Осложняющим фактором является переменный характер эффективной проницаемости коллектора, связанный со смыканием гидравлических трещин. Существующий инструмент не позволяют учесть эту особенность, что приводит к необходимости выполнять адаптацию моделей варьированием параметров пласта и свойств трещин ГРП произвольно — это приводит к риску принятию неверных решений с точки зрения технологии МГРП.

Целью данной работы являются разработка прототипа, который прогнозирует дебит скважины используя динамическую модель фильтрации жидкости с учетом геофизических особенностей пористой среды (сжимаемая порода в зоне затронутой МГРП).

Основные задачи:

- 1. Выбрать оптимальный решатель фильтрационной модели с приемлемыми точностью, быстродействием и сложностью реализации для рассматриваемой задачи;
- 2. Реализовать оптимальный решатель с вычислением необходимых величин прогноза.

Математическая модель

Модель и краевые условия

$$rac{\partial p}{\partial t} - div(lpha(p)grad(p)) = 0,$$
 $0 < t \leq T, \vec{l} < \vec{x} < \vec{L},$ $p-$ давление жидкости,

lpha(p)—коэффициент пьезопроводности, зависящий от вязкости, пористости, проницаемости и плотности жидкости; постоянен в трещине и зоне незатронутой ГРП (ЗНГРП).

Начальные условия

 $p(0, \vec{x}) = P_0$ вне скважины, $p = P_{\text{скв}}$ в окрестности скважины.

краевые условия

$$\vec{n} \frac{k}{\mu} grad(p) = 0$$
 на внешних границах ЗНГРП, $p=0$ в окрестности скважины.

Расчет дебита

$$Q = \sum_{i} n_{\vec{n}_{\text{CKB}}}^{i} S^{i} \frac{k}{\mu} grad(p)$$
,

где $n^i_{ec{n}_{\scriptscriptstyle CVR}}$ — нормаль в направлении поверхности скважины с площадью равной S^i .

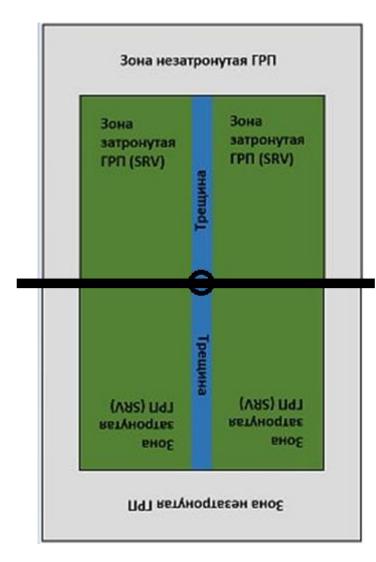


Схема геометрии задачи

Методы решения уравнения модели

Основные методы решения дифференциальных уравнений в прикладных задачах разделяются на численные, аналитические и полуаналитические. Также, иногда модель можно упростить, чтобы воспользоваться более удобным методом решения. Таким образом рассмотрим следующие методы решения уравнения модели:

- методы основанные на упрощении модели;
- аналитические и приближенные аналитические методы;
- численные методы с простой реализацией (явная конечно-разностная схема);
- численные методы со сложной реализацией (требующие решение СЛАУ): неявная конечно-разностная схема (КРС), метод конечных элементов (МКЭ) и т.д.

Критерии выбора инструмента:

- 1. Возможность применения;
- 2. Точность;
- 3. Быстродействие;
- 4. Простота реализации (возможность реализации на VBA).*

Будем рассматривать методы в порядке от простых к сложным в реализации.

Выбор оптимального решателя уравнения модели: **методы основанные на упрощении модели**

Метод 1. Упрощение p ≈ p(x, t).

В некоторых случаях можно рассматривать процесс одномерным. Так, в случае, если размер области по координате во много раз больше чем по другой, то процесс можно считать одномерным. В нашем случае размер области по координате у в десятки раз больше, чем по у. Поэтому в зонах затронутой и незатронутой ГРП можно считать процесс одномерным ($p(x,y,t)\approx p(x,t)$). Однако при расчете течения через трещину жидкость фильтруется по оси y. Если же рассматривать внутри трещины $p(x,y,t)\approx p(y,t)$, то неясно как сшивать решения на границе трещины и SRV. Поэтому данное упрощение невозможно при текущей геометрии.

Метод 2. Упрощение k(p) ≈ k(x, y, t).

Данное упрощение позволяет сильно упростить процессы получения аналитических и численных решений. Математическое обоснование возможности такого упрощения требует теоремы вида $\underline{p}(x,t) < p(x,y,t) < \bar{p}(x,t)$ при $\underline{k}(x,t) < k(p) < \bar{k}(x,t)$, которые можно получить только для частных случаев. Поэтому модель с k=k(p) в общем случае нельзя заменить на модель с k = k(x,y,t).

Вывод: модель в текущей постановке является самой простой, рассматриваемые упрощения возможны только после ее реализации (как аппроксимации модели).

Выбор оптимального решателя уравнения модели: аналитические и приближенные аналитические методы

Аналитические методы. Данные методы являются точными, наиболее простыми в реализации и имеют самое высокое быстродействие. Однако получить их возможно только для специфичных нестационарных краевых условий, которые в нашем случае являются стационарными.

Приближенные аналитические методы. Приближенные аналитические методы - метод Фурье и любые другие методы с рядами. Проблема данных методов - низкая скорость сходимости и отсутствие универсальности по начально-краевым условиям. Так как задача обладает сложными геометрией и краевыми условиям, то данный метод не является проще по реализации, чем численные методы.

Вывод: аналитические и полуаналитические методы не подходят по критерию возможности применения.

Выбор оптимального решателя уравнения модели: численные методы с простой реализацией (явная КРС)

Явная конечно-разностная схема для задачи (1), (2) при $k \equiv const$ имеет вид

$$\frac{p_{i,j}^{n+1} - p_{i,j}^n}{\tau} = k \left(\frac{p_{i+1,j}^n - 2p_{i,j}^n + p_{i-1,j}^n}{h_x} + \frac{p_{i,j+1}^n - 2p_{i,j}^n + p_{i,j-1}^n}{h_y} \right),$$

где τ, h_x, h_y — шаги по координатам t, x, y соответственно, n, i, j — индексы по координатам t, x, y соответственно.

Необходимое условие устойчивости (критерий Куранта — Фридрихса — Леви) для данной схемы

$$\tau \leqslant \frac{1}{2(k/h_x^2 + k/h_y^2)}$$

$$p = exp \{0.1x + y + 0.101t\}.$$

На рисунке 2 показан график давления, из которго видно что наибольшая погрешность сосредоточена справа. На рисунке 3 показан график невязки $f(t) = \max_{\{l_x < x < L_x, l_y < y < L_y\}} ((P_{exact} - P_{numer})/P_{exact})$. Из графика видно, что погрешность не превышает 0.02%.

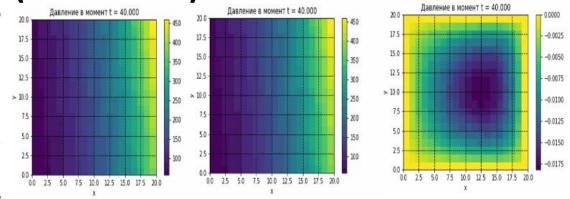


Рис. 2: Численное решение, аналитическое решение и их разность

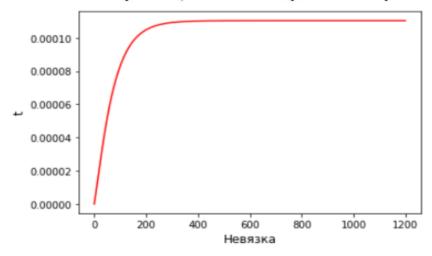


Рис. 3: Грофик пораж

Вывод: Решатель с явной численной схемой возможно применить к задаче и он обладает приемлемой точностью. Более того, решатель легко реализовать в VBA.

Выбор оптимального решателя уравнения модели: численные методы с простой реализацией (явная КРС)

Главная проблема данного метода — это условная устойчивость, которая накладывает ограничение на шаг по времени при использовании решателя, что может привести к долгому расчету. Поэтому протестируем скорость расчета модели в зоне SRV при простых краевых условиях.

Численный эксперимент. Проведем численный эксперимент на промысловых данных зоны SRV: проницаемость $k=2*10^{-18}$ м², пористость m=0.05, плотность эмульсии $\rho=870$ кг/м³, вязкость эмульсии $\mu=0.5*10^{-3}$ Па*с, полная сжимаемость $1.53*10^{-9}$ Па $^{-1}$, давление на границе с трещиной $p(x,y,t)|_{x,y\in\Gamma_{frac-SRV}}=0$, на остальных границах 23304750 Па, длина зоны SRV 200 метров, ширина зоны SRV 1 метр.

Расчет для зоны SRV на 63 часа работы скважины занял 10 мин при 16ГБ RAM и Intel Core i7-4710MQ 3.5GHz. Таким образом расчет только в зоне SRV займет 20 часов. При этом шаг по времени в зоне трещины будет не менее чем в 10^5 раз меньше, что приведет к недопустимой скорости расчета модели.

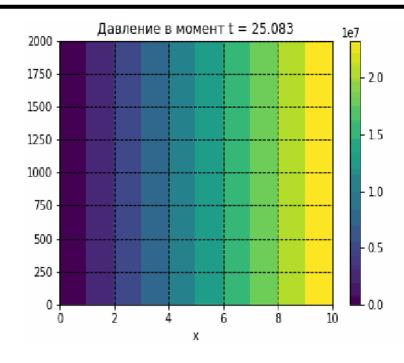


Рис. 4: Решение в зоне SVR с постоянной проницаемостью

Вывод: ввиду низкой скорости расчета явная КРС неприменима в зоне трещины, поэтому ее нельзя применить для рассматриваемой задачи.

Выбор оптимального решателя уравнения модели: численные методы со сложной реализацией (неявная КРС / МКЭ и т.д.)

Главная проблема данного класса методов — очень сложная реализации в VBA ввиду отсутствия решателей СЛАУ. Однако у этих подходов нет недостатка предыдущего метода. Такие схемы, как правило, безусловно устойчивы, что дает возможность выбирать сетку по времени произвольно. Более того, они реализованы в множестве открытых библиотек Python. Методы конечных элементов более популярны чем конечноразностные схемы. Одной из наиболее популярных библиотек, которая использует методы конечных элементов, является **библиотека FiPy**.

O библиотеке FiPy (https://www.ctcms.nist.gov/fipy/).

Это программное обеспечение было разработано сотрудниками Национального института стандартов и технологий (NIST), агентства Федерального правительства и предоставляется в качестве государственной услуги. В соответствии с разделом 17 Кодекса США Раздел 105, работы сотрудников NIST не подлежат защите авторских прав в Соединенных Штатах. Это программное обеспечение могут быть предметом иностранного авторского права. Разрешение в США и других странах в той мере, в какой это разрешено NIST, может владеть авторскими правами, использовать, копировать, изменять, создавать производные работы и распространять это программное обеспечение и документацию к нему без платы настоящим предоставляется на неисключительной основе, при условии, что это уведомление и отказ от гарантии появляются во все копии.

Первый релиз в 2002 году, последнее обновление 15 июня 2022 года.

Выбор оптимального решателя уравнения модели: Библиотека FiPy (Python 3)

Тестовый расчет.

Уравнение

$$\frac{\partial p}{\partial t} - div(\alpha grad(p)) = 0, \alpha = 1.$$

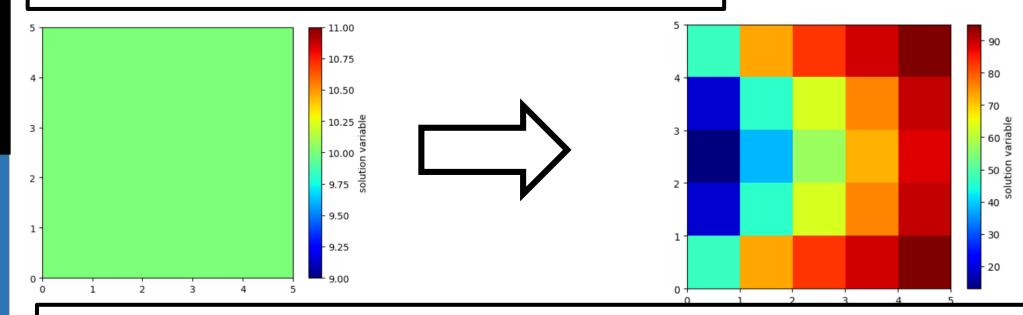
Начальные условия

$$p(0,\vec{x}) = 10$$

Краевые условия

p = 0 на левой грани, p = 100 на остальных гранях.

Размерность сетки 5х5, шаг по времени 1, конечное время 100.



Вывод: простые расчеты библиотеки Fipy дают физически адекватный результат для уравнения модели. В отличии от явной KPC нет ограничений на шаг по времени.

Оптимальный решатель модели — численные методы со сложной реализацией (FiPy и т.д.)

Методы основанные на упрощении модели.



Обоснование того, что задача с нелинейной проницаемостью будет эквивалентна задаче с проницаемостью как функции от х, t, требует оценки решения для уравнения с k=k(p) которые известны только для частных случаев. Поэтому модель с k=k(p) в общем случае нельзя заменить на модель с k=k(x, t). Протестировано.

Аналитические и полуаналитические методы.



Точные и приближенные методы группового анализа дифференциальных уравнений, как правило, дают только частные автомодельные решения. Так как задача обладает сложной геометрией и в зависимости от краевых условий мы можем не получить в некоторых зонах аналитического решения.

Приближенные аналитические методы, например метод Фурье [7], также обладают своими недостатками. Проблемы данного класса методов - зачастую низкая скорость сходимости и необходимость разложения в ряды всех входящих в модель функций, что повышает вычислительную сложность модели. Протестировано.

Численные методы с простой реализацией: явная КРС.



Расчет для зоны SRV на 63 часа работы скважины занял 10 мин при 16ГБ RAM и Intel Core i7-4710MQ 3.5GHz. Проблемы с измельчением сетки. Протестировано. Есть перспективы использовать для упрощения реализации модели в зонах SRV и матрицы.

Численные методы: неявная КРС/МКЭ.



- Нет ключевых элементов вычислительного ядра в VBA (решатели СЛАУ).
- + Хорошо работают при неравномерных сетках.

Реализованы в множестве открытых библиотек Python (**FiPy**, FEniCS, Firedrake, SfePy и т.д.).

Тестовый расчет.

Уравнение

$$\frac{\partial p}{\partial t} - div(\alpha grad(p)) = 0,$$

$$\alpha = 32 * 10^{-1}$$
 (трещина), $32 * 10^{-6}$ (SRV), $32 * 10^{-7}$ (матрица).

Начальные условия

 $p(0,\vec{x}) = 230 \, \text{Aтм.}$ вне скважины, p = 0 в окрестности скважины.

краевые условия

$$\vec{n} \frac{k}{\mu} grad(p) = 0$$
 на внешних границах ЗНГРП, $p = 0$ в окрестности скважины.

Геометрия и параметры сеток.

Положение центра трещины (скважины) по вертик. оси 5м, по гориз. оси 400м.

Размер «скважины» 7мм х 2м.

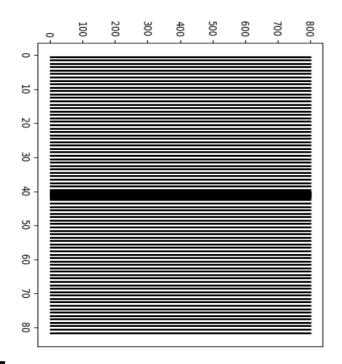
Ширина (по гориз. оси) трещины 1 см, зоны SRV 2м, матрицы 3м.

Высота (по вертик. оси) трещины и зоны SRV 400м,

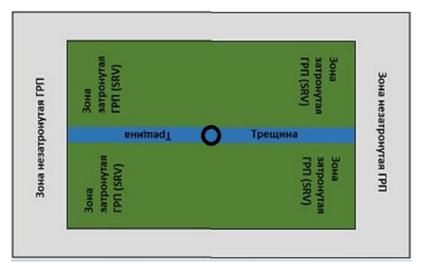
высота матрицы 800м.

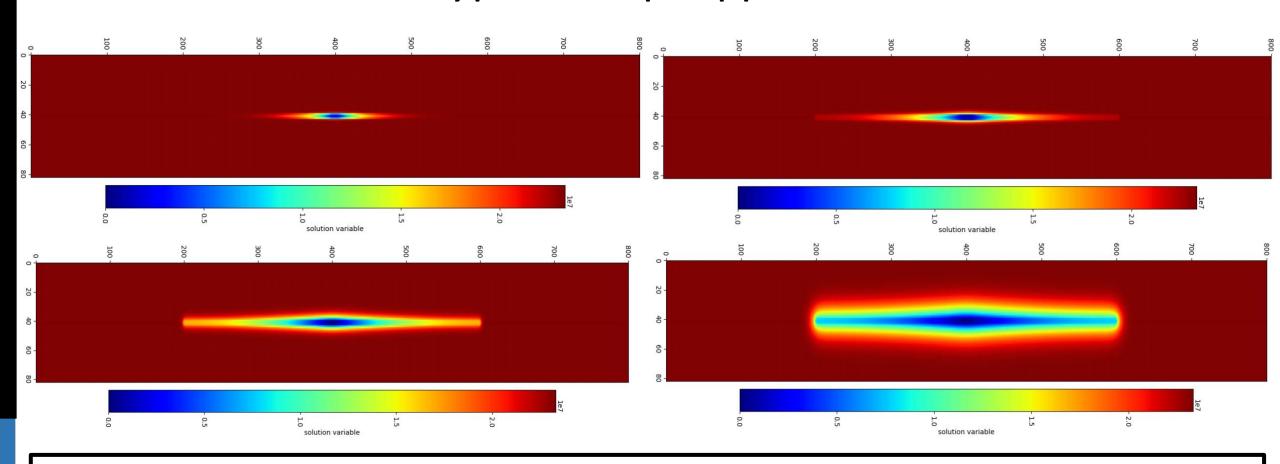
Шаг по вертикальной оси 1м (800),

шаг горизонтальной оси в зоне трещины 1мм, в зоне SRV и матрице 20см.



Точки – центры элементов сетки





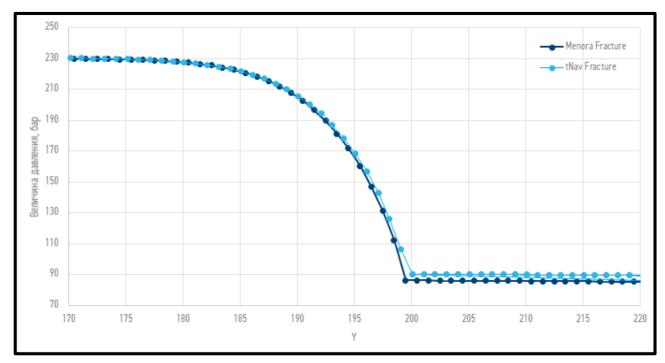
Распределения давления в пласте при t=1, 5, 25, 180 дней.

P.S.: для наглядности 2D графика полуширина зона незатронутой ГРП увеличена до 40м.

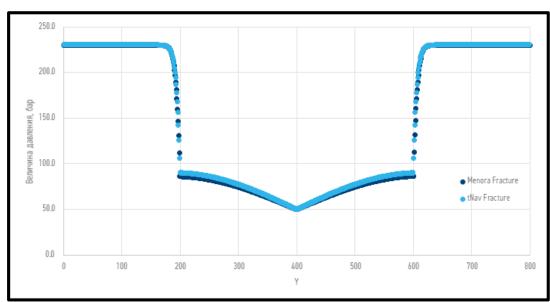
Вывод: расчеты библиотеки Fipy дают качественно физически адекватный результат для уравнения модели с рассматриваемой геометрией.

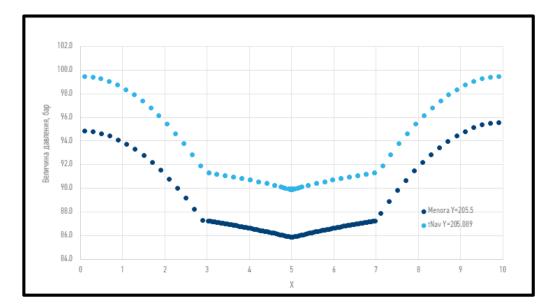
FiPy решатель: сравнение с коммерческим симулятором tNavigator

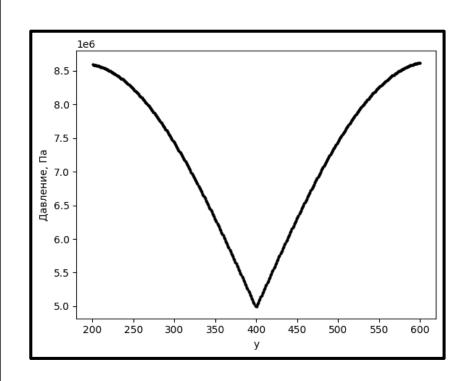
Давления в области максимальных расхождений — это вблизи кончика трещины. Максимальные расхождения на уровне 5%.

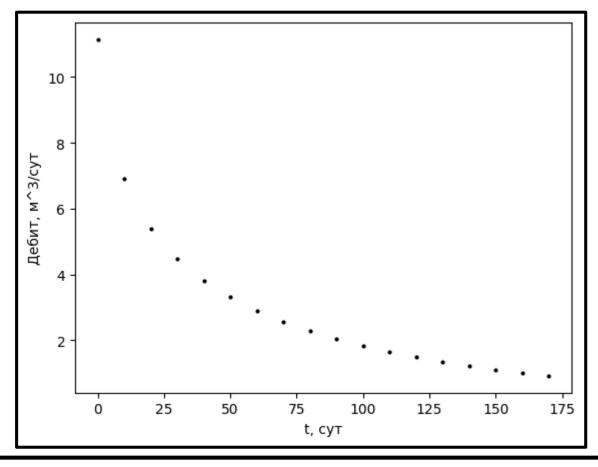


Вывод: расхождения не существенны.



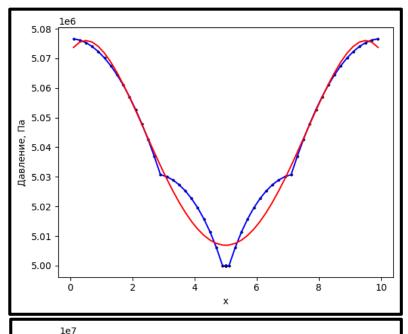


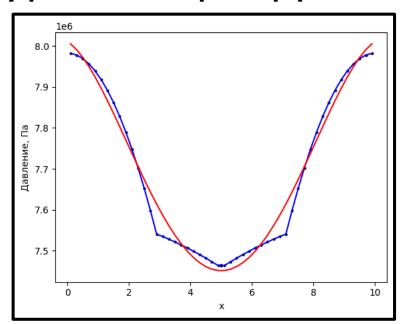


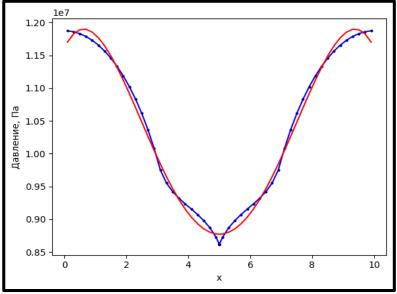


На рисунках представлены график распределения давления внутри трещины при x=5 (слева) и график дебита скважины.

Вывод: расчеты библиотеки Fipy дают количественно физически адекватный результат для уравнения модели с рассматриваемой геометрией.







На рисунках представлены графики распределения давления при y=400.5 (слева), 500.5 (справа), 600.5 (снизу). Реализован полиномиальный аппроксиматор давления, что позволяет упростить внедрение модели в VBA прототип (красный график - аппроксимация).

FiPy решатель: обзор прототипа приложения

Инструкция по запуску:

- 1. Установить Jupyter Notebook, Python 3, библиотеки fipy, numpy, pandas, matplotlib,
- 2. Ввести данные в блоке "Ввод данных",
- 3. Нажать кнопку перезапустить ядро и перезапустить все блокноты.

Ввод данных

Входные данные: параметры пласта и жидкости.

FiPy решатель: обзор прототипа приложения

Результат:

График дебита

График давления в срезах и внутри трещины

График проницаемости в срезах в зоне СРВ

Аппроксимация

Выгрузка массива решений в формате excel

2д давление

Результаты и выводы

- 1. Проведен обзор и выбран оптимальный решатель модели в соответствии с условиями задачи и требуемой скорости расчета, проведено тестирование основных методов решения.
- 2. Проведена реализация выбранного решателя модели (библиотека FiPy), которая качественно и количественно дала физически адекватный результат. Сравнительный анализ работы решателя и коммерческого симулятора tNavigator показал хорошее соответствие распределений давления.
- 3. Проведен прогноз поля давления для одной из скважин баженовской свиты. Проведена аппроксимация полей давления для упрощения дальнейшего внедрения результатов расчета.

Возможные перспективы развития решателя:

- 1. Моделирование группы трещин с учетом их взаимодействия друг с другом,
- 2. Использование моделей-аппроксимаций для упрощения реализации решателя,
- 3. Выбор нелинейной функции проницаемости и автоматизация выбора ее параметров.