## ОСОБЕННОСТИ ГЕОЛОГИЧЕСКОГО СТРОЕНИЯ ПЛАСТА БС10 НА ПРИМЕРЕ МЕСТОРОЖДЕНИЯ СУРГУТСКОГО НЕФТЕГАЗОНОСНОГО РАЙОНА (ХМАО) А.И. Бахлюстов

Научный руководитель доцент Л.К. Кудряшова

Национальный исследовательский Томский политехнический университет, г. Томск, Россия

Несмотря на тенденцию получения дополнительной добычи нефти на высоком уровне и сохранения ее на длительный период, основная роль остаётся за традиционными хорошо отработанными методами воздействия на пласты, такими как воздействие на призабойную зону пластов, ГРП, гидродинамические и потоковыравнивающие методы, бурение боковых стволов и др.

Эти методы по своей технико-экономической эффективности являются наиболее перспективными и поэтому в первую очередь усилия будут направлены на расширение объемов их применения до оптимально необходимого максимума.

Цель данной работы - изучить особенности геологического строения продуктивного пласта мегионской свиты и оценить эффективность проводимых мероприятий по увеличению нефтеотдачи на примере одного из месторождений, расположенного в Ханты-Мансийском автономном округе.

Объектом исследования является нефтяное месторождение, которое относится к Сургутскому НГР Среднеобской НГО Западно-Сибирской НГП. Согласно тектоническому районированию, месторождение находится на территории северо-западного склона Сургутского свода.

Геологический разрез месторождения характеризуется широким этажом нефтеносности – начиная с отложений юрского возраста и заканчивая нижнемеловыми осадками. Нефтяные залежи выявлены в пластах Ю2 (тюменская свита),  $N_1$  (васюганская свита),  $A_{1}$  и  $A_{2}$  (ачимовская толща),  $N_{10}$  (мегионская свита). Рассмотрим более детально продуктивный пласт мегионской свиты.

Фациальный анализ обстановок осадконакопления и выделение фациальных типов пород проводились по керновым данным на основе детального изучения текстурно-структурных особенностей и последовательности залегания различных типов пород, с привлечением электрометрических моделей фаций. Кроме того, для оценки обстановки осадконакопления применялась динамогенетическая диаграмма Г.Ф. Рожкова.

Отложения пласта  ${\rm FC}_{10}^{-0}$  сформировались в прибрежной части неокомского морского палеобассейна в регрессивную стадию осадконакопления. В литологическом отношении пласт  ${\rm EC_{10}}^0$  представлен неравномерным чередованием прослоев песчаников и алевролитов с глинистым и глинисто-карбонатным цементом, и алевритоглинистых пород.

По генезису песчано-алевритовые породы пласта относятся к комплексу прибрежно-морских отложений, с характерными для них линейно-вытянутыми аккумулятивными телами. В пределах исследуемого месторождения продуктивность пласта  ${\rm EC_{10}}^0$  связана с песчано-алевритовыми отложениями сложно построенного неравномерно развивавшегося вдольберегового бара (серии перекрывающих друг друга баровых тел).

Распределение литологических разновидностей пород по площади и разрезу обусловлено условиями формирования отложений пласта, которые будут рассмотрены ниже. Песчаники и алевролиты сильно отличаются по распределению глинистого материала. Наряду с песчано-алевритовыми породами с рассеянной глинистостью, значительную часть разреза занимают породы с текстурной глинистостью. Помимо глинистого материала роль цемента выполняют вторичные карбонатные минералы - кальцит и доломит, в отдельных прослоях они выступают как основной цементирующий материал. Прослои с карбонатным цементом достаточно хорошо выдержаны по площади, несмотря на относительно небольшие толщины отдельных прослоев. Алевритоглинистые породы формировались в периоды снижения гидродинамической активности палеоморя. Такое представление об условиях образования пород этого пласта подтверждается динамогенетической диаграммой Г.Ф. Рожкова.

По результатам анализа пород-коллекторов пласта  $\overline{\text{БC}}_{10}^{\ \ 0}$  выделены два основных литологопетрофизических типа: песчаники и алевролиты с рассеянной глинистостью; алевролиты и песчаники с рассеянной и текстурной глинистостью; в породах-неколлекторах также выделено два типа: аргиллиты, глинистые алевролиты и песчаники; песчаники и алевролиты с карбонатным цементом.

Горизонт БС $_{10}$  в песчаных фациях представлен только пластом БС $_{10}^{\phantom{1}0}$ , который при корреляции был разделен на два подсчетных объекта: БС $_{10}^{\phantom{1}0}$ (ВЕРХ) и БС $_{10}^{\phantom{1}0}$ (НИЗ). Для пласта БС $_{10}^{\phantom{1}0}$  можно выделить три типа разреза: первый тип — западная и северо-западная часть объекта, где оба пласта являются коллекторами; второй тип — югопервыи тип — западная и северо-западная часть ооъекта, где ооа пласта являются коллекторами; второи тип — юго-запад объекта и линия перегиба палеорельефа в центре объекта, где оба пласта глинизируются; третий тип — восточная часть объекта, где распространен только  $\mathrm{EC}_{10}^{\phantom{00}(\mathrm{BEPX})}$ .

Нефтенасыщенные коллекторы пласта  $\mathrm{EC}_{10}^{\phantom{00}(\mathrm{HM3})}$  и  $\mathrm{EC}_{10}^{\phantom{00}(\mathrm{BEPX})}$  совпадают.

Общая толщина пласта  $\mathrm{EC}_{10}^{\phantom{00}(\mathrm{CM3})}$  и зменяется в диапазоне 13,8-33,2 м, в среднем составляет 16,4 м.

Максимальные значения эффективных нефтенасыщенных толщин приурочены к центральным частям залежей диапазон значений от 6,0 до 30,4 м, в среднем толщина составляет 17,7 м. Пористость составляет 18-20%, проницаемость – 0,009-0,041 мкм<sup>2</sup>.

Стоит отметить, что нижняя часть пласта обладает худшими фильтрационно-емкостными свойствами (ФЕС), в связи этим, на изучаемом месторождении к трудноизвлекаемым относится большая часть запасов нефти.

С целью восстановления и улучшения ФЕС пород призабойной зоны пласта проводят работы по интенсификации притока, за счет увеличения их проницаемости, снижения вязкости флюидов и снижения темпов обводнения добывающих скважин.

## СЕКЦИЯ 4. ГЕОЛОГИЯ НЕФТИ И ГАЗА. СОВРЕМЕННЫЕ МЕТОДЫ ПОИСКОВ И РАЗВЕДКИ УГЛЕВОДОРОДНОГО СЫРЬЯ. ГЕОИНФОРМАЦИОННЫЕ СИСТЕМЫ В ГЕОЛОГИИ НЕФТИ И ГАЗА.

Проницаемость призабойной зоны пласта улучшают путем искусственного увеличения числа и размеров дренажных каналов, путем увеличения трещиноватости пород, а также путем удаления парафина, смол и грязи, осевших на стенках поровых каналов.

Наиболее распространенным методом влияния на призабойную зону пласта и повышения нефтоотдачи является гидравлический разрыв пласта (ГРП). В результате проведения ГРП образуется система глубокопроникающих трещин длиной до 50-100 м, увеличивающих дренируемую зону скважин и повышающих производительность скважин. Успешность проведения ГРП – 85%, продолжительность эффекта составляет 3-5 лет.

Кратное повышение эффективности разработки месторождений может быть достигнуто выравниванием профиля притока добывающих скважин. Для этого необходимо селективное изменение продуктивности отдельных прослоев с увеличением в наименее проницаемых из них приведённого радиуса скважины выше его физического значения. Наиболее эффективным путём достижения этой цели для пласта  $EC_{10}$  месторождения является селективный гидравлический разрыв пласта.

Необходимым условием селективного ГРП является обеспечение начала развития трещины в заданном интервале толщины пласта. В скважине с равномерной перфорацией по всей толщине пласта начало развития трещин происходит в пропластках с наименьшей механической прочностью, чаще всего в наиболее проницаемых прослоях с наименьшим «скин-фактором». Поэтому при проведении селективных ГРП необходимо создать условия, ограничивающие возможность развития трещин через эти интервалы, и при необходимости создавать в них трещины в последнюю очередь.

Селективный ГРП проводился после вскрытия только интервала залегания нижней части пласта  $\mathrm{FC}_{10}$  и в последующем проводилась дополнительная перфорация верхней части пласта; проведение последующего ГРП в верхней части пласта планируется после проведения исследований скважины, продолжительного наблюдения за режимом ее работы и построения характеристик.

На исследуемом месторождении за все время разработки было проведено свыше 129 ГРП, получено более 3,5 млн. тонн дополнительно добытой нефти. Свыше 98% ГРП характеризуются как высокоэффективные: величина потенциальной дополнительной добычи превышает 5 тыс. тонн, в более чем 90% скважин величина потенциальной дополнительной добычи нефти превышает 10 тыс. тонн.

Примечательно, что тенденции к изменению средней добычи за безводный период для вертикальных скважин и скважин с ГРП не отмечается. Это показывает, что ориентация трещин ГРП также способна оказать влияние на режим дренирования пласта  $\mathrm{EC}_{10}$ . Из приведенных зависимостей следует, что создание трещин ГРП не приводит к заметному ухудшению режима вытеснения практически на всех участках.

Создание оптимальной трещины в пласте при ГРП приводит к устранению негативного влияния скинфактора и увеличению приведенного радиуса скважины.

Анализ режимов работы скважин с ГРП и соседних добывающих скважин показывает, что продуктивность скважин с ГРП более чем в 1,5 раза выше, чем у ближайших вертикальных, и более чем на 20% выше, чем у горизонтальной. Полученные данные показывают, что проведение ГРП со стороны наименее проницаемого интервала пласта обеспечивает достижение продуктивности, превышающей средние показатели, получаемые при традиционных способах проведения ГРП в скважине с перфорацией по всей толщине продуктивного пласта. Вместе с тем, для однозначного определения степени эффективности селективных ГРП необходимо провести следующий этап гидроразрыва в верхних прослоях при предварительной изоляции ранее вскрытого ГРП интервала (нижняя пачка).

Проведение селективных ГРП наиболее эффективно при их совмещении с процессом вторичного вскрытия пласта, когда последовательно снизу вверх происходит перфорация отдельных интервалов ствола скважины с последующим проведением через вскрытый интервал ГРП, а ранее перфорированные нижние зоны присыпаются мелким песком, блокирующим возможность поступления в них нагнетаемой жидкости и повторное развитие трещины. По окончанию селективных ГРП выполняется дострел не вскрытых интервалов пласта. Проектирование технологии селективных ГРП проводится для выделенных интервалов как независимых друг от друга и находящихся в толще глинистых экранов. Проведение последовательных селективных ГРП, в перфорированных по всей высоте пласта действующих скважинах, возможно при условии надежного ограничения поступления жидкости в пласт через интервал ранее проведённого гидроразрыва. Наиболее просто и надёжно это решается при проведении разрывов снизу вверх и с присыпкой песком забоя скважины до нижних перфорационных отверстий обрабатываемого интервала.

Полученные результаты подтверждают перспективность селективного ГРП в скважинах неоднородных расчлененных пластов большой толщины. Показано, что высокие показатели добычи могут быть достигнуты проведением гидравлического разрыва пласта через предварительный узкий интервал перфорации, произведенного в наименее проницаемой части пласта с последующим дострелом остальной части его толщины.

Результаты проведенных испытаний показали, что при инициации трещины из наименее проницаемого прослоя пласта происходит ее распространение в наиболее проницаемые прослои, закрепление трещины при этом происходит без распада сплошности по высоте, что обеспечивает впоследствии эффективное дренирование всех прослоев пласта.

## Литература

1. Матвеев С.Н., Габдрафиков Р.Т. и др. Справочная книга по добыче нефти НГДУ «Комсомольскнефть». – Сургут: РИИЦ «Нефть Приобья» ОАО «Сургутнефтегаз», 2002. – 364 с.