

2. Предупреждение загрязнения окружающей среды при строительстве скважин: Экспресс-информ./ВНИИОЭНГ. Сер. "Защита от коррозии и охрана окружающей среды".1994. Вып. 4.С. 24-28.

3. Солицева И.П. Добыча нефти и геохимия природных ландшафтов. М.: Изд-во МГУ, 1998.

Получено 11.01.2000

УДК 622.241:622.276

В.А. Мордвинов, Н.А. Шевко.

Пермский государственный технический университет

## ОЦЕНКА ТЕХНОЛОГИЧЕСКОЙ ЭФФЕКТИВНОСТИ РАБОТ ПРИ ВОЗДЕЙСТВИИ НА ПЛАСТ

Рассмотрены вопросы определения показателей технологической эффективности проводимых на скважинах технико-технологических мероприятий, направленных на увеличение отборов нефти и нефтесотдачи пластов.

На прискважинные или более удаленные зоны продуктивных пластов воздействуют с целью увеличения текущих отборов нефти, коэффициентов нефтеизвлечения, снижения отборов попутно добываемой с нефтью воды. Любые действия, направленные на решение указанных задач, можно рассматривать как технико-технологические мероприятия (ТТМ), проводимые через добывающие и нагнетательные скважины. Сущность ТТМ – воздействие на пласт в той или иной его части, основанное на использовании физико-химических и химических реагентов, повышенных или высоких давлений и температур, волновых и колебательных процессов и др.

Технологическая эффективность ТТМ в случае поддержания пластового давления определяется для отдельных скважин или участков (элементов) залежи, включающих добывающие и нагнетательные скважины, в которых проведены работы по воздействию на пласт.

В качестве показателей технологической эффективности для добывающих скважин целесообразно рассматривать: успешность проведения работ; продолжительность рабочего и календарного времени, в течение которого сохраняется технологический эффект; увеличение коэффициента эксплуатации скважины в период действия эффекта (ПДЭ); прирост добывчи нефти из скважины за ПДЭ; среднесуточный прирост добывчи нефти за этот период; уменьшение отбора воды из скважины за ПДЭ в целом и в среднем за одни сутки; увеличение коэффициента охвата пласта дренированием после ТТМ.

Для нагнетательных скважин рассматриваются первые три из перечисленных выше показателей, а также: увеличение (уменьшение) объемов закачки воды за ПДЭ; среднесуточный прирост (уменьшение) закачки воды (приемистости скважины) за ПДЭ; увеличение коэффициента охвата пласта при заводнении (расширение профиля приемистости скважины) после ТТМ.

Для отдельного участка (элемента) залежи показателями технологической эффективности ТТМ являются: увеличение (прирост) добычи нефти по участку за ПДЭ; уменьшение отбора воды по участку за этот же период; уменьшение обводненности нефти, добываемой по участку за ПДЭ; увеличение подвижных запасов нефти, вовлеченных в разработку скважинами данного участка после проведения ТТМ.

Показатели технологической эффективности ТТМ определяются следующим образом:

#### 1. Успешность проведения работ

$$n_y = (N_y / N) \cdot 100\%,$$

где  $N_y$  - количество эффективных (с технологическим эффектом) ТТМ;

$N$  - общее число ТТМ.

Технологически эффективными считаем все ТТМ, обеспечивающие на какой-либо период времени увеличение добычи нефти или уменьшение отбора воды из добывающих скважин не менее чем на 10%.

2. Продолжительность рабочего времени ( $T_p$ ) для скважины в период действия эффекта – это число дней (суток) работы скважины в данный период. Определяется путем учета времени работы скважины или по формуле

$$T_p = \sum_{i=1}^{n_{\phi}} K_{s_i} t_{s_i},$$

где  $K_{s_i}$  - коэффициент эксплуатации скважины в  $i$ -й месяц;

$t_{s_i}$  - число дней (суток) в  $i$ -м месяце;

$n_{\phi}$  - число месяцев, в течение которых сохранялся технологический эффект.

#### 3. Увеличение коэффициента эксплуатации скважины в ПДЭ

$$n_s = \frac{\sum_{i=t}^{n_{\phi}} K_{s_i}}{n_{\phi} K_{s,y}},$$

где  $K_{s,y}$  - коэффициент эксплуатации скважины за учетный период, предшествующий проведению ТТМ.

Продолжительность учетного периода должна составлять не менее трех месяцев.

#### 4. Прирост добычи нефти из скважины за ПДЭ

$$\Delta Q_n = \sum_{i=t}^{n_{\phi}} \Delta q_{s_i} t_i \text{ или } \Delta Q = Q_{n,\phi} - Q_{n,0},$$

где  $\Delta q_{s_i}$  - среднесуточный прирост добычи нефти за  $i$ -й календарный месяц после ТТМ, т/сут;

$t_i$  - число дней работы скважины в  $i$ -м месяце;

$Q_{n,\phi}$  - фактическая накопленная добыча нефти к концу ПДЭ, т;

$Q_{n,0}$  - базовая накопленная добыча нефти к концу этого периода, т.

Определение  $Q_{n,5}$  производится путем экстраполяции характеристики (характеристик) вытеснения нефти водой, кривых снижения отборов (дебитов) или по формуле

$$Q_{n,5} = Q_{n,yu} + q_{n,6} \sum_{i=1}^{n_{yu}} t_i d_i,$$

где  $Q_{n,yu}$  - накопленная фактическая добыча нефти к концу учетного периода перед ТТМ, т;

$q_{n,6}$  - базовый среднесуточный дебит скважины (т/сут.), равный среднесуточному дебиту этой скважины за 30 рабочих дней, предшествующих проведению ТТМ;

$d_{n,i}$  - коэффициент естественного снижения дебита по нефти (или его увеличения по отношению к  $q_{n,6}$  в связи с изменением условий), соответствующий  $i$ -му месяцу.

5. Среднесуточный прирост добычи нефти за ПДЭ, т/сут.

$$\Delta q_n = \Delta Q_n / T_p,$$

6. Среднесуточный прирост добычи нефти за  $i$ -й календарный месяц после ТТМ (в период действия эффекта)

$$\Delta q_{n,i} = q_{n,i} - q_{n,6} d_{n,i},$$

где  $q_{n,i}$  - фактический среднесуточный дебит скважины за  $i$ -й календарный месяц, т/сут.

7. Уменьшение отбора воды из скважины за ПДЭ

$$\Delta Q_s = \sum_{i=1}^{n_{yu}} \Delta q_{s,i} t_i \text{ или } \Delta Q_s = Q_{s,yu} - Q_{s,6},$$

где  $\Delta q_{s,i}$  - среднесуточное уменьшение отбора воды за  $i$ -й календарный месяц после ТТМ, т/сут;

$Q_{s,yu}$  - накопленный фактический отбор воды к концу ПДЭ, т;

$Q_{s,6}$  - накопленный базовый отбор воды к концу этого периода, т.

Определяется  $Q_{s,6}$  путем экстраполяции на период действия эффекта характеристики вытеснения или по формуле

$$Q_{s,6} = Q_{s,yu} + q_{s,6} \sum_{i=1}^{n_{yu}} t_i d_{s,i},$$

где  $Q_{s,yu}$  - накопленный фактический отбор воды к концу учетного периода перед ТТМ, т;

$d_{s,i}$  - коэффициент естественного увеличения отбора воды (или его уменьшения в связи с изменением условий) по отношению к базовому значению, соответствующий  $i$ -му месяцу;

$q_{s,6}$  - базовый среднесуточный отбор воды из скважины (т/сут.), равный среднесуточному отбору воды за 30 рабочих дней, предшествующих проведению ТТМ.

8. Среднесуточное уменьшение отбора воды из скважины в ПДЭ, т/сут.,

$$\Delta q_s = \Delta Q_s / T_p,$$

9. Среднесуточное уменьшение отбора воды за  $i$ -й календарный месяц в ПДЭ

$$\Delta q_{s_i} = q_{s_0} d_{s_i} - q_{s_i},$$

где  $q_{s_i}$  - фактический среднесуточный отбор воды за  $i$ -й календарный месяц, т/сут.

10. Увеличение коэффициента охвата пласта дренированием или закачкой

$$n_{oxa} = K_2 / K_1 = h_2 / h_1,$$

где  $K_1$  и  $K_2$  - соответственно коэффициенты охвата до и после ТТМ:

$$K_1 = h_1 / h_{1\phi}, \quad K_2 = h_2 / h_{2\phi},$$

$h_1$  и  $h_2$  - работающая толщина пласта до и после ТТМ;

$h_{i\phi}$  - эффективная толщина пласта.

11. Среднесуточный прирост (уменьшение) закачки воды в нагнетательную скважину в ПДЭ ( $\text{м}^3/\text{сут.}$ )

$$\Delta V = \frac{V - \Pi_b \sum_{i=1}^{n_{ss}} t_i p_i}{T_p},$$

где  $V$  – объем закачки воды за ПДЭ;

$\Pi_b$  – базовая приемистость скважины (средняя за 30 рабочих дней до ТТМ),  $\text{м}^3/\text{сут.}$ ;

$p_i$  – коэффициент естественного снижения приемистости, соответствующий  $i$ -му месяцу.

12. Прирост (уменьшение) закачки воды в нагнетательную скважину за ПДЭ

$$\Delta V = V - \Pi_b \sum_{i=1}^{n_{ss}} t_i p_i.$$

13. Прирост добычи нефти и уменьшение отбора воды по участку за ПДЭ могут быть определены с использованием характеристик вытеснения или так называемых формальных кривых [1], кривых снижения отбора (лебитов), построенных для данного участка залежи с учетом работы всех скважин в течение учетного периода до ТТМ и в период действия эффекта. При построении характеристики вытеснения в координатах «накопленный отбор нефти – накопленный отбор жидкости» длина отрезка на базовой линии (участок экстраполяции)

$$l = \frac{m \cdot K_s}{m_{yy} \cdot K_{yy}} \cdot l_{yy},$$

где  $l_{yy}$  – длина отрезка на линии, построенной для учетного периода до ТТМ  $m_{yy}$  и  $m$  – число календарных месяцев работы скважин в течение учетного периода и ПДЭ.

Коэффициенты эксплуатации  $K_{s,yu}$  и  $K_s$ , определяются для всех скважин участка.

Увеличение добычи нефти по участку за ПДЭ

$$\Delta Q_{x,y} = \pm \Delta Q_{x,y} \pm \Delta Q_{a,y},$$

где  $\Delta Q_{x,y}$ ,  $\Delta Q_{a,y}$  - изменение (увеличение или уменьшение) отбора жидкости и воды по участку за ПДЭ;

$$\Delta Q_{x,y} = \pm \Delta Q_{x,y} - \Delta Q_{a,y}.$$

14. Увеличение за счет ТГМ подвижных запасов нефти, вовлеченных в разработку скважинами участка, определяется по результатам экстраполяции характеристик вытеснения или формальных кривых для действующих добывающих скважин участка, например, характеристики вытеснения в координатах «накопленная добыча нефти – отношение текущего отбора воды к текущему отбору жидкости».

15. Уменьшение обводненности нефти, добываемой по участку залежи за ПДЭ,

$$K_s = a_{y,u} / a,$$

где  $a_{y,u}$ ,  $a$  – обводненность нефти, добываемой по участку за учетный период и за ПДЭ,

$$a_{y,u} = \frac{\Delta Q_{v,y,u}}{\Delta Q_{x,y,u}}, \quad a = \frac{Q_{v,f} - Q_{v,y,u}}{Q_{x,f} - Q_{x,y,u}};$$

$\Delta Q_{v,y,u}$ ,  $\Delta Q_{x,y,u}$  – отборы воды и жидкости за учетный период, т;

$Q_{v,u}$ ,  $Q_{v,f}$  и  $Q_{x,u}$ ,  $Q_{x,f}$  – накопленные отборы воды и жидкости к концу учетного периода и ПДЭ, т.

#### Список литературы

1. Шевко Н.А., Мордвинов В.А., Гудков Е.П. К оценке некоторых технико-экономических показателей при добыче нефти//Актуальные проблемы геологии нефти и газа: Материалы регион. научно-практ. конф. Ухта, 1999. С.282-284.

2. Методы увеличения нефтеотдачи пластов при заводнении/ Т.А.Бурдынь, А.Т.Горбунов, Л.В.Лютин и др. М.: Недра, 1983.

Получено 24.01.2000

УДК 622.831.312+51.001.57

Ю. В. Соколкин, И. Н. Щапова

Пермский государственный технический университет

#### МОДЕЛИРОВАНИЕ ДЕФОРМИРОВАНИЯ СОЛЯНЫХ ПОРОД ВОКРУГ ПОЛОСТЕЙ НЕФТЕХРАНИЛИЩ

Построена математическая модель необратимого деформирования соляных пород с учетом эволюции систем дефектов. Макроскопические уравнения состояния, полученные в рамках термодинамики необратимых процессов, описывают взаимодействие и взаимовлияние процессов релаксации напряжений и эволюции систем дефектов и позволяют