

АВТОМАТИЗАЦИЯ И УПРАВЛЕНИЕ ТЕХНОЛОГИЧЕСКИМИ ПРОЦЕССАМИ И ПРОИЗВОДСТВАМИ

УДК 681.518:622.276

А. П. ВЕРЕВКИН, И. Д. ЕЛЬЦОВ, О. В. КИРЮШИН

**К РЕШЕНИЮ ЗАДАЧИ
ОПЕРАТИВНОГО УПРАВЛЕНИЯ
ПРОЦЕССАМИ ПОДГОТОВКИ НЕФТИ**

Рассматривается специфика задачи оперативного управления процессами подготовки нефти по технико-экономическим показателям (ТЭП), связанная с необходимостью разработки методов и моделей расчета ТЭП, а также методов оперативной оптимизации режимов установок подготовки нефти. *Оперативное управление; подготовка; нефть; технико-экономические показатели; оптимизация*

В настоящее время наблюдается изменение экономических условий разработки месторождений нефти, что связано с такими явлениями, как истощение месторождений и повышение обводненности нефтяной продукции, повышение себестоимости добычи из-за транспортных издержек, повышения стоимости электроэнергии, затрат на экологию.

Анализ литературы показывает [1, 2], что большие резервы повышения экономической эффективности производств добычи, транспорта и переработки нефти и газа связаны с решением «продвинутых» задач (задач усовершенствованного управления), в первую очередь — задач оперативного управления по технико-экономическим показателям (ТЭП).

1. ПОСТАНОВКА ЗАДАЧИ ОПЕРАТИВНОГО УПРАВЛЕНИЯ ПО ТЭП

На содержательном уровне задача разработки системы оперативного управления по ТЭП формулируется следующим образом: требуется разработать автоматическую систему управления технологическим режимом установки подготовки нефти, которая обеспечивает оптимальность выбранного технико-экономического критерия в режиме реального времени при условии выполнения ограничений на качество подготовки нефти при текущей нагрузке установки.

Формально задача расчета оптимальных управлений U^* осуществляется на основе решения задачи оптимизации

$$\begin{aligned} \omega : X \times U &\rightarrow Y; \\ \varphi : Y &\rightarrow Z; \quad \psi : Y \rightarrow G; \\ K(Z) &\xrightarrow{U \subseteq U^{\text{доп}}} \text{opt}, \end{aligned} \quad (1)$$

при ограничениях $Y \subseteq Y^{\text{доп}}$, $G \subseteq G^{\text{доп}}$, $U \subseteq U^{\text{доп}}$, где X — множество возмущений; U, Y, G, Z — подмножества управлений, технологических параметров, показателей качества (ПК) подготовки нефти и ТЭП соответственно; ω, φ, ψ — отображения (модели) связи входов с технологическими параметрами, технологических параметров (технологической ситуации или режима) в множества ПК и ТЭП соответственно; K — интегральный технико-экономический критерий, который в общем случае является эффективной сверткой оперативных ТЭП; индекс «доп» — означает «допустимые множества».

Очевидно, что задача управления достаточно сложна как с точки зрения размерности, так и в связи с необходимостью решать обратные задачи вида

$$Y^* = \psi^{-1}\{G^*\}, \quad (2)$$

где символ «*» означает соответствие оптимальному решению.

Задача оперативного управления по ТЭП имеет ряд особенностей:

1. Структура системы управления, которая решает задачу, имеет иерархический вид [3]; уровни иерархии соответствуют трем подзадачам управления (поддержание технологических параметров, показателей качества и оптимизация ТЭП), решение которых различается методами получения информации, методами формирования управляющих устройств и временем принятия решений на управление.

2. Задача автоматического поддержания заданных значений технологических па-

метров является традиционной и для ее решения используются автоматические системы регулирования (АСР) с типовыми регуляторами; информация о параметрах собирается с измерительных преобразователей.

3. Задача расчета и поддержания показателей качества продуктов решается на основе использования обратных, в общем случае – динамических моделей (аппроксиматоров). Информация о показателях качества должна быть получена в режиме «on line», т.е. за время, сопоставимое с постоянными временем объекта управления. Управляющее устройство, как правило, реализует один из вариантов ситуационного управления.

4. Особенность задачи оптимизации технологических режимов по ТЭП определяется тем, что такие показатели, например, как прибыль и рентабельность принято рассчитывать для уровня предприятия в целом и за достаточно большой период времени. Поэтому возникает необходимость во введении в рассмотрение оперативных аналогов данных показателей, расчет которых проводится по моделям без учета некоторых условно-постоянных факторов.

2. РЕШЕНИЕ ЗАДАЧИ ОПТИМИЗАЦИИ В ОПЕРАТИВНОМ РЕЖИМЕ

Спецификой задач оперативного управления по ТЭП является принципиальная необходимость широкого использования, в общем случае, динамических моделей процессов различного назначения и вида как для расчета ПК и ТЭП, так и для оптимизации качества процессов управления.

С учетом размерности, наличия многочисленных и разнообразных ограничений решение задачи управления можно обеспечить только на основе декомпозиции задачи, дискретизации состояний и подзадач, с обязательной координацией решений подзадач для выполнения системных ограничений на технологические параметры и ПК.

Предлагается вместо задачи (1) итеративно решать последовательность задач

$$\begin{aligned} U_i &= \{u | G(u) \subseteq G^{\text{доп}}, u \subseteq U^{\text{доп}}\}, \\ Z^* &= \arg \left\{ K(Z) \xrightarrow{U_i} \text{opt} \right\}, \quad i = 1, 2, \dots \end{aligned} \quad (3)$$

с остановом процесса оптимизации по заданной точности управлений.

Оперативный расчет качества подготовки нефти при оптимизации процесса подготовки нефти на блочных аппаратах подготовки неф-

ти типа «Малони» [3] проводился по аппроксимационной модели вида:

$$\eta_{\text{n}} = K_0 + K_1 \cdot \eta_{\text{j}} + K_2 \cdot t_{\text{ап}} + K_3 \cdot t_{\text{ап}}^2 + K_4 \cdot g_{\text{дэ}} + K_5 \cdot g_{\text{дэ}}^2 + K_6 \cdot g_{\text{дэ}} \cdot t_{\text{ап}} + K_7 \cdot Q_{\text{j}},$$

где η_{n} – обводненность нефти, %; $t_{\text{ап}}$ – температура в аппарате, °C; $g_{\text{дэ}}$ – расход деэмульгатора, т/т; Q_{j} – расход жидкости (водо-нефтяной эмульсии) в АМ, т/мссяц; $K_i (i = 1, \dots, 7)$ – коэффициенты.

Динамика учитывалась путем последовательного включения динамических элементов в виде инерционных звеньев с запаздываниями для каждого параметра, входящего в аппроксимационную модель.

В качестве оперативных ТЭП приняты такие показатели, как технологическая выручка (ТВ), затраты (З) и технологическая прибыль (ТП) за расчетный период [4].

Технологическая выручка определяется исходя из рыночной цены на нефть:

$$TB = Q_{\text{n}} \cdot \Pi_{\text{n}},$$

где Π_{n} – цена на нефть, которая является функцией обводненности нефти:

$$\Pi_{\text{n}} = \left(\frac{\eta_{\text{эт}}}{\eta_{\text{n}}} \right)^k \cdot \Pi_{\text{n.эт}},$$

где $\eta_{\text{эт}}$ – обводненность эталонной нефти, %; $\Pi_{\text{n.эт}}$ – цена эталонной нефти, руб/т; k – коэффициент, рассчитываемый по данным о рыночной стоимости нефтей разной обводненности.

Затраты на добывчу нефти

$$Z_{\text{доб}} = C_{\text{j}} \cdot Q_{\text{j}},$$

где C_{j} – стоимость добывчи жидкости на месторождении.

Затраты на деэмульгатор

$$Z_{\text{дэ}} = C_{\text{дэ}} \cdot Q_{\text{дэ}},$$

где $C_{\text{дэ}}$ – стоимость деэмульгатора; $Q_{\text{дэ}}$ – расход деэмульгатора;

$$Q_{\text{дэ}} = g_{\text{дэ}} \cdot Q_{\text{n}}.$$

Затраты на топливо зависят кроме стоимости топлива также от расхода жидкости в аппарате «Малони» (АМ) и поддерживаемой в АМ температуры. Функция затрат принята в виде

$$Z_{\text{т}} = C_{\text{т}} \cdot (K_8 \cdot Q_{\text{j}} + K_9 \cdot t_{\text{ап}} + K_{10} \cdot t_{\text{ап}}^2),$$

где C_t — стоимость топлива; K_8, K_9, K_{10} — коэффициенты, определяемые по данным о расходах топлива и жидкости.

Затраты на электроэнергию, расходуемую на перекачку отсепарированной нефти и воды:

$$Q_{\text{эл}} = C_{\text{эл}} \cdot (K_{11} \cdot Q_{\text{в}} + K_{12} \cdot Q_{\text{н}}),$$

где $C_{\text{эл}}$ — стоимость электроэнергии; K_{11}, K_{12} — коэффициенты, определяющие затраты электроэнергии на перекачку воды и товарной нефти соответственно.

Тогда суммарные затраты составляют:

$$Z = Z_{\text{пост}} + Z_{\text{доб}} + Z_{\text{дз}} + Z_t + Z_{\text{эл}}.$$

Расход товарной нефти из АМ может быть рассчитан по соотношению

$$Q_n = Q_{\text{ж}} \frac{100 - \eta_{\text{ж}}}{100 - \eta_n} (1 - t_{\text{ап}} \cdot 10^{-3}),$$

где $\eta_{\text{ж}}$ — обводненность поступающей в АМ жидкости, %.

Здесь последний множитель учитывает потери нефти при нагреве. Исходя из кривой истинных температур кипения (ИТК) принято, что при увеличении температуры нефти на 100°C потери нефти в виде летучих фракций составляют примерно 10 %.

Выход воды из АМ может быть определен по формуле

$$Q_{\text{в}} = Q_{\text{ж}} \cdot \eta_{\text{ж}} - Q_n \cdot \eta_n.$$

Технологическая прибыль определяется как

$$\text{TP} = \text{TB} - Z.$$

Решение задачи (3), т. е. определение оптимального значения K можно получить пошаговой оптимизацией в пространстве варьируемых параметров: температуры в АМ и нормы деэмульгатора. Расход жидкости и ее обводненность относятся к возмущающим параметрам, так как определяются работой промыслов.

Описанный алгоритм исследовался применительно к технико-экономическим критериям частного вида:

- 1) $K(Z) \equiv \text{TB}$,
- 2) $K(Z) \equiv \text{TP}$.

На рис. 1 и 2 показаны результаты моделирования и оптимизации режимов по двум управляющим параметрам: температуре эмульсии и расходу деэмульгатора.

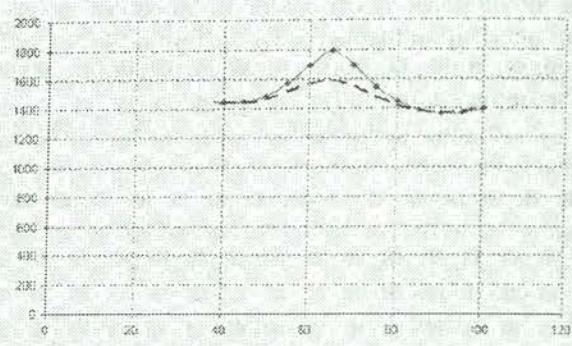


Рис. 1. Зависимость технологической выручки (млн руб.) от температуры (°C); верхний график получен при норме деэмульгатора 35 г/т, нижний — при 23 г/т

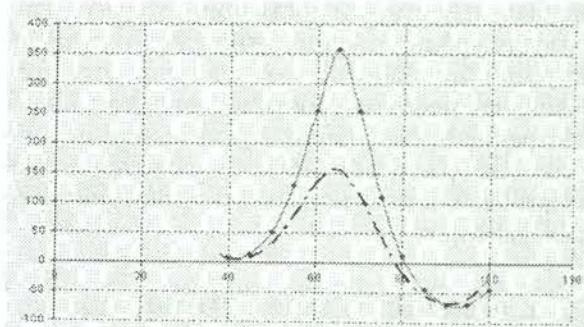


Рис. 2. Зависимость технологической прибыли (млн руб.) от температуры (°C); верхний график получен при норме деэмульгатора 35 г/т, нижний — при 23 г/т

В зависимости от стоимости деэмульгатора на основе оптимизации упомянутых параметров может быть выбран технологический режим, доставляющий оптимум интегрированному технико-экономическому критерию, так как по обоим ТЭП имеются ярко выраженные экстремумы.

3. ПРИЛОЖЕНИЕ РЕЗУЛЬТАТОВ

Описанный выше алгоритм применен для оптимизации процесса подготовки нефти на одном из месторождений Западной Сибири. Опытно-промышленная эксплуатация системы подтвердила правильность полученных результатов.

Проверка расчетов и отладка алгоритмов проводились на базе разработанной имитационной модели автоматизированного технологического комплекса, включающего четыре аппарата типа «Maloney» и соответствующую систему управления нижнего уровня.

ВЫВОДЫ

Результаты машинных экспериментов по моделированию и оптимизации управления процессом позволили сделать ряд выводов:

1. Оптимальные режимы при выборе различных интегральных ТЭП не совпадают, а значения ТЭП для этих режимов могут различаться на значения до 10–15 %.

2. Реализация оперативного управления по выбранным ТЭП должна проводиться в классе адаптивных систем, так как параметры моделей и оптимальные решения зависят от возмущений.

3. Построение и использование автоматических систем управления по оперативным (технологическим) ТЭП целесообразно, так как позволяет существенно улучшить значения ТЭП.

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. АСУТП. Справочник современных АСУТП // Нефть, газ и нефтехимия за рубежом. 1987. № 3. С. 87–125.
2. Ахметов, С. А. Технология, экономика и автоматизация процессов переработки нефти и газа: учеб. пособие / С. А. Ахметов, М. Х. Ишмияров, А. П. Веревкин [и др.] ; под ред. С. А. Ахметова. М. : Химия, 2005. 736 с.
3. Веревкин, А. П. Оперативное управление технологическими процессами подготовки нефти по технико-экономическим показателям / А. П. Веревкин, И. Д. Ельцов, Ю. И. Зозуля, О. В. Кирюшин // Автоматизация, телемеханизация и связь в нефтяной промышленности. 2006. № 3. С. 48–53.
4. Веревкин, И. А. Организационно-экономическое обеспечение разработки систем

оперативного управления нефтеперерабатывающими производствами : дис. ... канд. экон. наук / И. А. Веревкин. Уфа : УГНТУ, 2000.

ОБ АВТОРАХ



Веревкин Александр Павлович, проф., зав. каф. автоматизации химико-технол. процессов Уфим. гос. нефт. техн. ун-та.



Ельцов Игорь Дмитриевич, генер. дир. ЗАО «ЛУКОЙЛ ЭПУ Сервис», г. Когалым.



Кирюшин Олег Валерьевич, доц. каф. автоматизации химико-технол. процессов Уфим. гос. нефт. техн. ун-та.