ТЗ Ручная корректировка данных

В данном документе приведено описание окна для ручной корректировки фактических данных и целевых данных.

Окно должно быть поделено на 2 части (подокна):

- Для корректировки фактических данных. Необходимый функционал: у пользователя есть возможность скорректировать фактические данные, взятые из последнего Техрежима, и пересчитать потенциал по рассматриваемом виду ГТМ с учетом внесенных данных. Внесенные изменения отображаются в соответствующей графе на вкладке «Кандидаты».
- Для корректировки целевых данных. Необходимый функционал: у пользователя есть возможность скорректировать целевые параметры для рассматриваемого вида ГТМ, затем сохранить результаты. Внесенные изменения отображаются в соответствующей графе на вкладке «Кандидаты».

До внесения корректировок в окне должны отображаться текущие значения параметров. Сразу после внесения новых значений параметров зависимые параметры должны пересчитываться.

Окно для ОПТ

Корректировка (ОПТ)				
Фактические параметры После введения параметров целевой режим и приросты будут пересчитаны		Целевые параметры ■ Ввести целевой Qж Ввести целевой Рзаб		
Qж, м³/сут 100 Обв, % 95	Рзаб, атм Qн, т/сут	Целевой Qж, м³/сут 100 Целевая обв, %	Целевое Рзаб, атм Целевой Qн, т/сут	Прирост Qж, м³/сут Прирост Qн, т/сут
Обоснование* Сохранить ко	рректировки	Обоснование *		

Концепция окна для ручной корректировки (ОПТ)

2.1. Корректировка фактических параметров.

Параметры, доступные для корректировки:

- Qж, м3/сут
- Обв, %
- Рзаб, атм

Пересчетные параметры:

- В окне «Фактические параметры»:
- 1. Фактический дебит нефти Qн, т/сут:

$$Q_{\scriptscriptstyle \rm H} = Q_{\scriptscriptstyle \rm H} * (1 - W_c) * \rho_{\scriptscriptstyle \rm H}$$

где $Q_{\rm ж}$ – фактический дебит жидкости, м3/сут (TP столбец 31 или введенное пользователем в левом окне «Фактические параметры»); W_c – фактическая обводненность, д.ед. (TP, Столбец 32 или введенное пользователем в левом окне «Фактические параметры»); $\rho_{\rm H}$ – плотность нефти на текущую дату, т/м³ (TP, Столбец 47).

2. Также пересчитывается текущий Кпрод (не отображается), от которого затем будет пересчитан целевой дебит нефти для правого окна:

$$K_{\text{прод}} = \frac{Q_{\text{ж}}}{\Delta P}$$

Где $Q_{\rm ж}$ – текущий дебит жидкости, м3/сут (ТР столбец 31 или введенное пользователем в левом окне «Фактические параметры»); ΔP – текущая депрессия, рассчитываемая по формуле:

$$\Delta P = \begin{cases} P_{\Pi\Pi} - P_{336}, & P_{3a6} \geq P_{\text{HaC}} \\ (1 - W_c) \cdot \left(P_{\Pi\Pi} - P_{\text{HaC}} + \frac{P_{\text{HaC}}}{1,8} \left(1 - 0.2 * \left(\frac{P_{3a6}}{P_{\text{HaC}}} \right) - 0.8 * \left(\frac{P_{3a6}}{P_{\text{HaC}}} \right)^2 \right) \right) + W_c \cdot (P_{\Pi\Pi} - P_{3a6}), & P_{3a6} < P_{\text{HaC}} \text{ if } P_{\Pi\Pi} \geq P_{\text{HaC}} \\ (1 - W_c) \cdot \left(\frac{P_{\Pi\Pi}}{1,8} \left(1 - 0.2 * \left(\frac{P_{3a6}}{P_{\Pi\Pi}} \right) - 0.8 * \left(\frac{P_{3a6}}{P_{\Pi\Pi}} \right)^2 \right) \right) + W_c \cdot (P_{\Pi\Pi} - P_{3a6}), & P_{3a6} < P_{\text{HaC}} \text{ if } P_{\Pi\Pi} < P_{\text{HaC}} \end{cases}$$

где Рпл (ТР, столбец 24), Рзаб (ТР, столбец 29 или введенное пользователем в левом окне «Фактические параметры»), Рнас (ТР, столбец 36), W_c - фактическая обводненность (ТР, столбец 32 или введенное пользователем в левом окне «Фактические параметры»).

- В окне «Целевые параметры»: Целевые дебиты жидкости и нефти, приросты автоматически пересчитываются (остальные параметры без изменений).
 - 1. Целевой дебит жидкости:

$$Q_{\mathrm{ж}}^{\mathrm{цел}} = \Delta P_{\mathrm{цель}}^{\mathrm{TP}} \cdot \mathbf{K}_{\mathrm{прод}}$$

Где $\Delta P_{\rm цель}^{\rm TP}$ – депрессия, соответствующая целевому Рзаб из ТР:

$$\begin{split} & \Delta \mathsf{P} \\ & = \left\{ (1 - W_c^{\,\mathrm{цель}}) \cdot \left(P_{\mathrm{\Pi}\Pi} - P_{\mathrm{Hac}} + \frac{P_{\mathrm{Hac}}}{1.8} \left(1 - 0.2 * \left(\frac{P_{\mathrm{3a6}}}{P_{\mathrm{Hac}}} \right) - 0.8 * \left(\frac{P_{\mathrm{3a6}}}{P_{\mathrm{Hac}}} \right)^2 \right) \right) + W_c^{\,\mathrm{цель}} \cdot (P_{\mathrm{\Pi}\Pi} - P_{\mathrm{3a6}}), \quad P_{\mathrm{3a6}}^{\,\mathrm{TP}} < P_{\mathrm{Hac}} \; \mathsf{u} \; P_{\mathrm{\Pi}\Pi} \geq P_{\mathrm{Hac}} \\ & \left(1 - W_c^{\,\mathrm{цель}} \right) \cdot \left(\frac{P_{\mathrm{\Pi}\Pi}}{1.8} \left(1 - 0.2 * \left(\frac{P_{\mathrm{3a6}}}{P_{\mathrm{Hac}}} \right) - 0.8 * \left(\frac{P_{\mathrm{3a6}}}{P_{\mathrm{Hac}}} \right)^2 \right) \right) + W_c^{\,\mathrm{цель}} \cdot (P_{\mathrm{\Pi}\Pi} - P_{\mathrm{3a6}}), \quad P_{\mathrm{3a6}}^{\,\mathrm{TP}} < P_{\mathrm{Hac}} \; \mathsf{u} \; P_{\mathrm{\Pi}\Pi} \geq P_{\mathrm{Hac}} \right) \\ & \left(1 - W_c^{\,\mathrm{uenb}} \right) \cdot \left(\frac{P_{\mathrm{\Pi}\Pi}}{1.8} \left(1 - 0.2 * \left(\frac{P_{\mathrm{3a6}}}{P_{\mathrm{\Pi}\Pi}} \right) - 0.8 * \left(\frac{P_{\mathrm{3a6}}}{P_{\mathrm{\Pi}\Pi}} \right)^2 \right) \right) + W_c^{\,\mathrm{uenb}} \cdot (P_{\mathrm{\Pi}\Pi} - P_{\mathrm{3a6}}), \quad P_{\mathrm{3a6}}^{\,\mathrm{TP}} < P_{\mathrm{Hac}} \; \mathsf{u} \; P_{\mathrm{Hac}} \right) \\ & \left(1 - W_c^{\,\mathrm{uenb}} \right) \cdot \left(\frac{P_{\mathrm{Hac}}}{1.8} \left(1 - 0.2 * \left(\frac{P_{\mathrm{3a6}}}{P_{\mathrm{Hac}}} \right) - 0.8 * \left(\frac{P_{\mathrm{3a6}}}{P_{\mathrm{Hac}}} \right)^2 \right) \right) + W_c^{\,\mathrm{uenb}} \cdot (P_{\mathrm{Hac}} - P_{\mathrm{3a6}}), \quad P_{\mathrm{3a6}}^{\,\mathrm{uenb}} < P_{\mathrm{Hac}} \; \mathsf{u} \; P_{\mathrm{Hac}} \right) \\ & \left(1 - W_c^{\,\mathrm{uenb}} \right) \cdot \left(\frac{P_{\mathrm{Hac}}}{1.8} \left(1 - 0.2 * \left(\frac{P_{\mathrm{Hac}}}{P_{\mathrm{Hac}}} \right) - 0.8 * \left(\frac{P_{\mathrm{Hac}}}{P_{\mathrm{Hac}}} \right)^2 \right) \right) \right) + W_c^{\,\mathrm{uenb}} \cdot (P_{\mathrm{Hac}} - P_{\mathrm{Hac}}), \quad P_{\mathrm{Hac}}^{\,\mathrm{TP}} < P_{\mathrm{Hac}} \; \mathsf{u} \; P_{\mathrm{Hac}} \right) \\ & \left(1 - W_c^{\,\mathrm{uenb}} \right) \cdot \left(\frac{P_{\mathrm{Hac}}}{1.8} \left(1 - 0.2 * \left(\frac{P_{\mathrm{Hac}}}{P_{\mathrm{Hac}}} \right) - 0.8 * \left(\frac{P_{\mathrm{Hac}}}{P_{\mathrm{Hac}}} \right)^2 \right) \right) \right) \\ & \left(1 - W_c^{\,\mathrm{uenb}} \right) \cdot \left(\frac{P_{\mathrm{Hac}}}{1.8} \left(1 - 0.2 * \left(\frac{P_{\mathrm{Hac}}}{P_{\mathrm{Hac}}} \right) - 0.8 * \left(\frac{P_{\mathrm{Hac}}}{P_{\mathrm{Hac}}} \right) \right) \right) \right) \\ & \left(1 - W_c^{\,\mathrm{uenb}} \right) \cdot \left(\frac{P_{\mathrm{Hac}}}{1.8} \left(1 - 0.2 * \left(\frac{P_{\mathrm{Hac}}}{P_{\mathrm{Hac}}} \right) - 0.8 * \left(\frac{P_{\mathrm{Hac}}}{P_{\mathrm{Hac}}} \right) \right) \right) \right) \\ & \left(1 - W_c^{\,\mathrm{uenb}} \right) \cdot \left(\frac{P_{\mathrm{Hac}}}{1.8} \left(1 - 0.2 * \left(\frac{P_{\mathrm{Hac}}}{P_{\mathrm{Hac}}} \right) - 0.8 * \left(\frac{P_{\mathrm{Hac}}}{P_{\mathrm{Hac}}} \right) \right) \right) \\ & \left(1 - W_c^{\,\mathrm{uenb}} \right) \cdot \left(\frac{P_{\mathrm{Hac}}}{1.8} \left(\frac{P_{\mathrm{Hac}}}{P_{\mathrm{Hac}}} \right) \right) \right) \right) \\ & \left(1 - W_c^{\,\mathrm{uenb}} \right) \cdot \left(\frac{P_{\mathrm{Hac}}}{1.8} \left(\frac$$

где Рпл (ТР, столбец 24), $P_{\rm 3a6\, цель}^{\rm TP}$ (ТР, столбец 53), Рнас (ТР, столбец 36), $W_c^{\rm цель}$ - целевая обводненность (ТР, столбец 32 или введенное пользователем в правом окне «Целевые параметры»).

2. Целевой дебит нефти:

где $Q_{\rm ж}$ — фактический дебит жидкости, м3/сут (TP столбец 31 или введенное пользователем в левом окне «Фактические параметры»); $W_c^{\rm цель}$ — целевая обводненность, д.ед. (TP, Столбец 32 или введенное пользователем в правом окне «Целевые параметры»); $\rho_{\rm H}$ — плотность нефти на текущую дату, т/м³ (TP, Столбец 47).

3. Прирост по дебиту жидкости:

$$\Delta Q_{\scriptscriptstyle
m H} = Q_{\scriptscriptstyle
m H}^{{
m цел}} - Q_{
m H}$$

Где $Q_{\mathbb{R}}^{\text{цел}}$ – целевой дебит жидкости (TP, столбец 54 / заданный или пересчитанный от Рзаб_цель в правом окне «Целевые параметры», $Q_{\mathbb{R}}$ – фактический дебит жидкости, TP столбец 31 или заданный в левом окне «Фактические параметры».

4. Прирост по дебиту нефти:

$$\Delta Q_{\scriptscriptstyle
m H} = Q_{\scriptscriptstyle
m H}^{\scriptscriptstyle
m Цел} - Q_{\scriptscriptstyle
m H}$$
,

Где $Q_{\rm H}^{
m цел}$ – целевой дебит нефти (TP, столбец 56 или пересчитанный от Qж_цель и W_c _цель в правом окне «Целевые параметры», $Q_{\rm H}$ – фактический дебит нефти, TP столбец 30 или пересчитанный от Qж и W_c в левом окне «Фактические параметры».

2.2. Корректировка целевых параметров.

2.2.1. Если выбран сценарий «Ввести целевой Qж»:

Параметры, доступные для корректировки:

- Целевой Ож, м3/сут;
- Целевая Обв, %

Пересчетные параметры:

- Целевой Qн, т/сут
- Целевое Рзаб, атм
- Приросты Qж и Qн.

Алгоритм расчета:

1. Ограничения по максимальному целевому Qж, которое необходимо отображать:

$$Q_{\mathrm{muz}}^{max} = \min (Q_{\mathrm{muenb}}^{\mathrm{TP}}; Q_{\mathrm{m}}^{\mathrm{max} - \mathrm{3K}})$$

где $Q_{\pi}^{\max_{3}}$ — максимальный дебит для данного диаметра ЭК, определяемый в Т3 «Поправка на диаметр ЭК».

 $Q_{{
m m}_{{
m Le}{
m n}{
m b}}}^{{
m TP}}$ – целевой дебит жидкости на минимальное целевое Рзаб:

$$Q_{\text{ж}_{\text{цель}}}^{\text{TP}} = \begin{cases} K_{\text{прод}} \cdot \left(P_{\text{пл}} - P_{\text{заб}_{\text{цель}}}^{\text{TP}} \right), P_{\text{заб}_{\text{цель}}}^{\text{TP}} \geq P_{\text{нас}} \\ \left(1 - W_{c}^{\text{цель}} \right) \cdot \left(P_{\text{пл}} - P_{\text{нас}} + \frac{P_{\text{наc}}}{1.8} \left(1 - 0.2 * \left(\frac{P_{\text{заб}_{\text{цель}}}^{\text{TP}}}{P_{\text{наc}}} \right)^{2} \right) \right) + W_{c}^{\text{цель}} \cdot \left(P_{\text{пл}} - P_{\text{заб}_{\text{цель}}}^{\text{TP}} \right) \right], \qquad P_{\text{заб}_{\text{цель}}}^{\text{TP}} < P_{\text{наc}} \text{ и } P_{\text{пл}} \geq P_{\text{наc}} \\ K_{\text{прод}} \cdot \left[\left(1 - W_{c}^{\text{цель}} \right) \cdot \left(\frac{P_{\text{пл}}}{1.8} \left(1 - 0.2 * \left(\frac{P_{\text{заб}_{\text{цель}}}^{\text{TP}}}{P_{\text{пл}}} \right) - 0.8 * \left(\frac{P_{\text{заб}_{\text{цель}}}^{\text{TP}}}{P_{\text{пл}}} \right)^{2} \right) \right) + W_{c}^{\text{цель}} \cdot \left(P_{\text{пл}} - P_{\text{заб}_{\text{цель}}}^{\text{TP}} \right), \qquad P_{\text{заб}_{\text{цель}}}^{\text{TP}} < P_{\text{наc}} \text{ и } P_{\text{пл}} < P_{\text{наc}} \end{cases}$$

где Рпл (ТР, столбец 24), $P_{\rm 3a6}^{\rm TP}_{\rm цель}$ (ТР, столбец 53), Кпрод – коэф.продуктивности, рассчитанный ранее, $W_c^{\rm цель}$ - целевая обводненность (ТР, столбец 32 или введенное пользователем в правом окне «Целевые параметры»).

Если пользователь ввел дебит $Q_{\text{ж_цель}}$, превышающий $Q_{\text{ж_цель}}^{\textit{max}}$, должно выходить предупреждение «Превышен максимальный допустимый дебит жидкости = XX м3/сут», но в

правом поле «Целевой Qж» оставлять значение, которое ввел пользователь и вести дальнейший расчет от него.

2. Расчет целевой депрессии:

$$\Delta P_{\text{цел}} = \frac{Q_{\text{ж_цель}}}{K_{\text{прод}}}$$

где $Q_{\mathrm{ж_цель}}$ — целевой дебит жидкости, TP, столбец 54 или заданный пользователем в правом окне «Целевые параметры», Кпрод — Коэффициент продуктивности, рассчитанный в п.2.2.

- 3. Расчет целевого забойного давления Рзаб:
- А) Если текущее Рпл (ТР, столбец 24) < Рнас (ТР, столбец 36):

$$egin{align*} P_{
m 3a6}^{
m цель} &= rac{-e + \sqrt{e^2 - 4 \cdot d \cdot f}}{2 \cdot d} \ \\ d &= rac{4}{P_{
m \Pi \Pi}} (1 - W_c^{
m цель}) \ \\ e &= 8 \cdot W_c^{
m цель} + 1 \ \\ f &= -(4 \cdot W_c^{
m цель} \cdot P_{
m \Pi \Pi} - 9 \cdot \Delta P_{
m цел} + 5 \cdot P_{
m \Pi \Pi}) \end{array}$$

где $\Delta P_{\rm цел}$ - целевая депрессия, рассчитанная в п 2., $W_c^{\rm цель}$ - целевая обводненность, д.ед. (ТР, Столбец 32 или введенное пользователем в правом окне «Целевые параметры»).

Б) Если текущее Рзаб (ТР, столбец 29 или заданный пользователем в левом окне «Фактические параметры») < Рнас (ТР, столбец 36):

$$P_{\text{3a6}}^{\text{Цель}} = a \cdot (c - b)$$
$$a = \frac{9 \cdot P_{\text{Hac}}}{4 \cdot W_c^{\text{Цель}} - 4}$$

$$b = \frac{\sqrt{\frac{7 \cdot P_{\text{Hac}} - 16 \cdot P_{\text{ПЛ}} + 16 \cdot \Delta P_{\text{Цел}} + 16 \cdot P_{\text{ПЛ}} \cdot W_{c}^{\text{Цель}} - 16 \cdot P_{\text{Hac}} \cdot W_{c}^{\text{Цель}} - 16 \cdot \Delta P_{\text{Цел}} \cdot W_{c}^{\text{Цель}}}{9 \cdot P_{\text{Hac}}}}{2}$$

$$c = \frac{1 + 8 \cdot W_{c}^{\text{Цель}}}{19}$$

где $\Delta P_{\text{цел}}$ - целевая депрессия, рассчитанная в п 2., $W_c^{\text{цель}}$ - целевая обводненность, д.ед. (ТР, Столбец 32 или введенное пользователем в правом окне «Целевые параметры»).

В) Если текущее текущее Рзаб (ТР, столбец 29) > Рнас (ТР, столбец 36) рассчитываем целевое забойное по двум формулам:

$$P_{
m 3a6}^{
m Цель}_{1} = P_{
m ПЛ} - \Delta P_{
m Цел}$$
 $P_{
m 3a6}^{
m Цель}_{2} = a \cdot (c - b)$
 $a = rac{9 \cdot P_{
m HaC}}{4 \cdot W_{c}^{
m Цель} - 4}$

$$b = \frac{\sqrt{\frac{7 \cdot P_{\text{Hac}} - 16 \cdot P_{\text{пл}} + 16 \cdot \Delta P_{\text{цел}} + 16 \cdot P_{\text{пл}} \cdot W_c^{\text{цель}} - 16 \cdot P_{\text{нас}} \cdot W_c^{\text{цель}} - 16 \cdot \Delta P_{\text{цел}} \cdot W_c^{\text{цель}}}{9 \cdot P_{\text{наc}}}}{2}$$

$$c = \frac{1 + 8 \cdot W_c^{\text{цель}}}{18}$$

где $\Delta P_{\text{цел}}$ - целевая депрессия, рассчитанная в п 2., $W_c^{\text{цель}}$ - целевая обводненность, д.ед. (ТР, Столбец 32 или введенное пользователем в правом окне «Целевые параметры»). Далее выбираем одно целевое Рзаб по условию:

$$P_{\mathrm{3a6}}^{\mathrm{цел}} = \begin{cases} P_{\mathrm{3a6}-1}^{\mathrm{цель}}, P_{\mathrm{3a6}-1}^{\mathrm{цель}} \geq P_{\mathrm{нас}} & \mathrm{и} \ P_{\mathrm{3a6}-2}^{\mathrm{цель}} \geq P_{\mathrm{нас}} \\ P_{\mathrm{3a6}-2}^{\mathrm{цель}}, P_{\mathrm{3a6}-1}^{\mathrm{цель}} < P_{\mathrm{нас}} & \mathrm{u} \ P_{\mathrm{3a6}-2}^{\mathrm{цель}} < P_{\mathrm{нас}} \\ P_{\mathrm{3a6}-1}^{\mathrm{цель}}, P_{\mathrm{3a6}-1}^{\mathrm{цель}} \geq P_{\mathrm{нас}} & \mathrm{u} \ P_{\mathrm{3a6}-2}^{\mathrm{цель}} < P_{\mathrm{нас}} \end{cases}$$

4. Расчет целевого дебита нефти Qн:

$$Q_{\rm H}^{
m цель} = Q_{
m ж}^{
m цель} * (1 - W_c^{
m цель}) *
ho$$

где $Q_{\rm ж}$ – целевой дебит жидкости, м3/сут (введенноый пользователем в правое окно "Целевые параметры"); $W_c^{\rm цель}$ – целевая обводненность, д.ед. (ТР, Столбец 32 или введенное пользователем в правом окне «Целевые параметры»); $\rho_{\rm H}$ – плотность нефти на текущую дату, т/м³ (ТР, Столбец 47).

5. Прирост по дебиту жидкости:

$$\Delta Q_{\scriptscriptstyle
m H} = Q_{\scriptscriptstyle
m H}^{\scriptscriptstyle
m LEM} - Q_{
m H}$$

где $Q_{\rm ж}^{\rm цел}$ – целевой дебит жидкости (введенноый пользователем в правое окно "Целевые параметры"), $Q_{\rm ж}$ – фактический дебит жидкости, ТР столбец 31 или заданный в левом окне «Фактические параметры».

6. Прирост по дебиту нефти:

$$\Delta Q_{\scriptscriptstyle \mathrm{H}} = Q_{\scriptscriptstyle \mathrm{H}}^{\scriptscriptstyle \mathrm{Цел}} - Q_{\scriptscriptstyle \mathrm{H}}$$
,

Где $Q_{\rm H}^{\rm цел}$ – целевой дебит нефти (рассчитанный в п.4) $Q_{\rm H}$ – фактический дебит нефти, ТР столбец 30 или пересчитанный от Qж и W_c в левом окне «Фактические параметры».

2.2.2. Если выбран сценарий «Ввести целевое Рзаб»:

Параметры, доступные для корректировки:

- Целевое Рзаб, атм;
- Целевая Обв, %

Пересчетные параметры:

- Целевой Qн, т/сут
- Целевой Ож, м3/сут
- Приросты Qж и Qн.

Алгоритм расчета:

1. Расчет текущей депрессии:

$$\Delta P = \begin{cases} P_{\Pi\Pi} - P_{3a6}, & P_{3a6} \geq P_{\text{Hac}} \\ (1 - W_c) \cdot \left(P_{\Pi\Pi} - P_{\text{Hac}} + \frac{P_{\text{Hac}}}{1,8} \left(1 - 0.2 * \left(\frac{P_{3a6}}{P_{\text{Hac}}} \right) - 0.8 * \left(\frac{P_{3a6}}{P_{\text{Hac}}} \right)^2 \right) \right) + W_c \cdot (P_{\Pi\Pi} - P_{3a6}), & P_{3a6} < P_{\text{Hac}} \text{ if } P_{\Pi\Pi} \geq P_{\text{Hac}} \\ (1 - W_c) \cdot \left(\frac{P_{\Pi\Pi}}{1,8} \left(1 - 0.2 * \left(\frac{P_{3a6}}{P_{\Pi\Pi}} \right) - 0.8 * \left(\frac{P_{3a6}}{P_{\Pi\Pi}} \right)^2 \right) \right) + W_c \cdot (P_{\Pi\Pi} - P_{3a6}), & P_{3a6} < P_{\text{Hac}} \text{ if } P_{\Pi\Pi} < P_{\text{Hac}} \end{cases}$$

где Рпл (ТР, столбец 24), Рзаб (ТР, столбец 29 или введенное пользователем в левом окне «Фактические параметры»), Рнас (ТР, столбец 36), W_c - фактическая обводненность (ТР, столбец 32 или введенное пользователем.

2. Рассчитать текущий Кпрод по формуле:

$$K_{\text{прод}} = \frac{Q_{x}}{\Delta P}$$

где Qж - (TP, столбец 31 или введенное пользователем в левом окне «Фактические параметры»), ΔP - депрессия, рассчитанная в п. 3.1.

3. Ограничения по минимальному целевому Рзаб_цель, которое необходимо отображать:

$$P_{3a6_{\text{цель}}}^{min} = \max (P_{3a6_{\text{цель}}}^{TP}; P_{3a6}^{\max_3K})$$

где $P_{3a6}^{\mathrm{TP}}_{\mathrm{цель}}$ — целевое забойное давление из TP (TP, столбец 53); $P_{3a6}^{\mathrm{max_9K}}$ — забойное давление, соответствующее максимальному дебиту жидкости для ЭК $Q_{\mathrm{ж}}^{\mathrm{max_9K}}$:

$$P_{
m 3a6}^{
m max_9K} = \left\{ egin{array}{l} P_{
m \Pi\Pi} - rac{Q_{
m lpha_{IIEЛЬ}}^{
m max}}{
m K_{
m прод}} \,, & P_{
m 3a6} \geq P_{
m Hac} \ a \cdot (c - b), & P_{
m 3a6} < P_{
m Hac} \ u \, P_{
m \Pi\Pi} \geq P_{
m Hac} \ - e + \sqrt{e^2 - 4 \cdot d \cdot f} \,, & P_{
m \Pi\Pi} < P_{
m Hac} \ a = rac{9 \cdot P_{
m Hac}}{4 \cdot W_c - 4} \end{array}
ight.$$

$$b = \frac{\sqrt{\frac{7 \cdot P_{\text{HaC}} - 16 \cdot P_{\text{ПЛ}} + 16 \cdot \Delta P + 16 \cdot P_{\text{ПЛ}} \cdot W_c - 16 \cdot P_{\text{HaC}} \cdot W_c - 16 \cdot \Delta P \cdot W_c}{9 \cdot P_{\text{HaC}}}}{2}$$

$$c = \frac{1 + 8 \cdot W_c}{18}$$

$$d = \frac{4}{P_{\text{ПЛ}}} (1 - W_c)$$

$$e = 8 \cdot W_c + 1$$

$$f = -(4 \cdot W_c \cdot P_{\text{ПЛ}} - 9 \cdot \Delta P + 5 \cdot P_{\text{ПЛ}})$$

Где $P_{\text{пл}}$ (ТР, столбец 24), Рзаб (ТР, столбец 29 или введенное пользователем в левом окне «Фактические параметры»), $Q_{\text{ж}}^{\text{max}_{3}\text{K}}$ – максимальный дебит жидкости для диаметра ЭК (Определяется в ТЗ «Поправка на диаметр ЭК», Кпрод – определяется в п.2, Рнас (ТР, столбец 36), W_c - фактическая обводненность (ТР, столбец 32 или введенное пользователем в правое окно «Целевые параметры».

Если пользователь ввел забойное давление ниже $P_{\rm 3a6_{11en}}^{min}$, должно выходить предупреждение «Введенное Рзаб ниже минимально допустимого = XX атм», но в правом поле «Целевое Рзаб» оставлять значение, которое ввел пользователь и вести дальнейший расчет от него.

4. Расчет целевого дебита жидкости Qж:

$$Q_{\rm ж}^{\rm цель} = {\rm K}_{\rm прод} \cdot \Delta P^{\rm цель}$$

Где $K_{\rm прод}$ – текущий Кпрод, рассчитанный в п.2, $\Delta P^{\rm цель}$ – целевая депрессия, рассчитываемая по формуле:

$$\Delta P^{\text{цель}} = \left\{ (1 - W_c^{\text{цель}}) \cdot \left(P_{\text{пл}} - P_{\text{нас}} + \frac{P_{\text{нас}}}{1,8} \left(1 - 0.2 * \left(\frac{P_{\text{заб}}^{\text{цель}}}{P_{\text{наc}}} \right) - 0.8 * \left(\frac{P_{\text{заб}}^{\text{цель}}}{P_{\text{наc}}} \right)^2 \right) \right) + W_c^{\text{цель}} \cdot (P_{\text{пл}} - P_{\text{заб}}^{\text{цель}}), \quad P_{\text{заб}}^{\text{цель}} < P_{\text{нас}} \text{ и } P_{\text{пл}} \geq P_{\text{нас}}$$

$$\left(1 - W_c^{\text{цель}} \right) \cdot \left(\frac{P_{\text{пл}}}{1,8} \left(1 - 0.2 * \left(\frac{P_{\text{заб}}^{\text{цель}}}{P_{\text{пл}}} \right) - 0.8 * \left(\frac{P_{\text{заб}}^{\text{цель}}}{P_{\text{пл}}} \right)^2 \right) \right) + W_c^{\text{цель}} \cdot (P_{\text{пл}} - P_{\text{заб}}^{\text{цель}}), \quad P_{\text{заб}}^{\text{цель}} < P_{\text{нас}} \text{ и } P_{\text{пл}} < P_{\text{нас}} \right)$$

где Рпл (ТР, столбец 24), Рзаб (ТР, столбец 53 или введенное пользователем в правом окне «Целевые параметры»), Рнас (ТР, столбец 36), $W_c^{\text{цель}}$ - целевая обводненность (ТР, столбец 32 или введенное пользователем в правом окне «Целевые параметры»).

5. Расчет целевого дебита нефти Qн:

$$Q_{\rm H}^{
m ext{ iny H} = Q_{
m ext{ iny W}}^{
m ext{ iny H} = 1} * (1 - W_c^{
m ext{ iny H}}) *
ho$$

где $Q_{\rm ж}$ — целевой дебит жидкости, м3/сут (рассчитанный в п.4); $W_c^{\rm цел}$ — целевая обводненность, д.ед. (ТР, Столбец 32 или введенное пользователем в правом окне «Целевые параметры»); $\rho_{\rm H}$ — плотность нефти на текущую дату, т/м³ (ТР, Столбец 47).

6. Прирост по дебиту жидкости:

$$\Delta Q_{\scriptscriptstyle
m H} = Q_{\scriptscriptstyle
m H}^{\scriptscriptstyle
m Цел} - Q_{
m H}$$
 ,

где $Q_{\mathrm{ж}}^{\mathrm{цел}}$ – целевой дебит жидкости (рассчитанный в п.4), $Q_{\mathrm{ж}}$ – фактический дебит жидкости, ТР столбец 31 или заданный в левом окне «Фактические параметры».

7. Прирост по дебиту нефти:

$$\Delta Q_{\scriptscriptstyle \mathrm{H}} = Q_{\scriptscriptstyle \mathrm{H}}^{\scriptscriptstyle \mathrm{Цел}} - Q_{\scriptscriptstyle \mathrm{H}}$$

Где $Q_{\rm H}^{
m цел}$ — целевой дебит нефти (рассчитанный в п.5) $Q_{
m H}$ — фактический дебит нефти, ТР столбец 30 или пересчитанный от Qж и W_c в левом окне «Фактические параметры».

После нажатия кнопки «Сохранить корректировки»:

Все данные из окна «Корректировка» добавляются на вкладку «Кандидаты».