

ВПО "Соознефтегазпереработка"

Всесоюзный научно-исследовательский и проектный институт по переработке газа

внипигазпереработка Метоцика расчета норм и анализа Потерь сырья и товарной продукции на газоперерабатывающих завоцах

РД 39 - 32 - II7 - 78

Краснодар - 1976

Министерство нефтяной промышленности

ВСЕСОКВНЫЙ НАУЧНО-ИССЛЕДОВАТЕЛЬСКИЙ И ПРОЕКТНЫЙ ИНСТИТУТ ПО ПЕРЕРАБОТКЕ ГАЗА

Вилигазпереработка

на 28 стр.

УТВЕРЖДАЮ
Министра
А.В. Валиханов

W. декабря 1978г.

МЕТОДИКА РАСЧЕТА НОРМ И АНАЛИЗА ПОТЕРЬ СНРЫЯ И ТОВАРНОЙ ПРОДУКЦИИ НА ГАЗОПЕРЕРАВАТИВАКЦИХ ЗАВОДАХ

РД 39-32 - 117 - 78

PYROBOLISM AND MERT

Методика расчета нори и анализа потерь сырья и товарной продукции на газоперерабативающих заводам

PA 39-32 - TT7 - 78

Приказом Жинистерства нефтя	ноя промышленности
1 II 07 5.01.79	
Срок введеняя установлен о	1.02.79

I. OF THE HONOTEHUS

- І.І. Настоящая методика предназначева для :
- расчета норы потерь сырыя и товарной продукции ;
- расчета нори расхода на производство продукции :
- анализа потерь сырья и товарной продукции.
- 1.2. Как правило, на газоперерабативающем заводе осуществ ляется несколько видов технологических процессов, которые в данной методике представлены блочно:

олок замера и очистки от твердых и жидких примесей, олок очистки от $\rm H_2$ S и $\rm CO_2$, олок компримирования, олок осушки от $\rm H_2$ O, одок газоразделения (рис.I).

2. Расчет расходов и потерь газа по блокам переработии

С целью упроцения расчетов и приведения газа и продукции к единым мерам измерения переводим единицы расхода сырья (продукции) из объемных в массовые по формуле

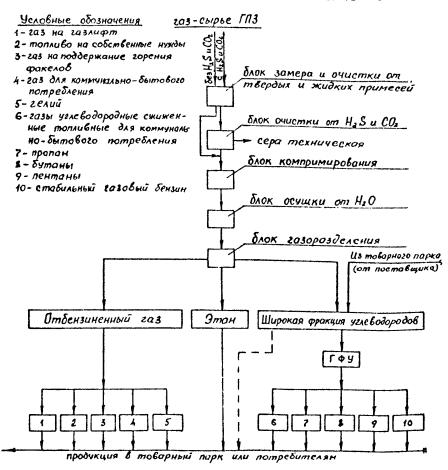


Рис. 1. Принципиальная скема переработки гоза (Описание скемы см. приложение 1)

```
Стр.4 РД 39-32-117-78
где \bigcirc_{n}^{M} - массовый расход сырья (продукции), т ; \bigcirc_{n}^{M} - объемный расход сырья (продукции), м<sup>3</sup>;
                    \rho_{\rm c} - средняя плотность поступавщего сырья (продукции), кг/м ^3
                2.1. Блок замера и очистки от твердых и жидких примесеи
Q_{c}^{3.M.} = Q_{1} + Q_{2} - \Delta Q_{1}^{3.M.}, (2.2.)
                   \mathbb{Q}_{_4} - количество газэ, входящее в данный блок и неимерщее
                                          в своем составе Н2 S и СО2, т;
                   Q_z - количество газа, входящее в данный блок и имерщее
                                        B CBOEN COCTABE H_2S H_2S H_2S H_3S H_4 H_
 где \Delta Q_4^{n} - количество твердих и жидких примесей, осажденных
                                          в сепараторах и фильтрах, т;
                                          ({}^{\vartriangle}Q^{\eta}_{4}прнимается по статистическим данным каждого
                \Delta Q_4^{\kappa} — потери газа в аппаратах и коммуникациях при транспор-
                   \Delta Q_4^{\circ} те, т (расчет см. п.2.7 ); \Delta Q_4^{\circ} – потери газа, связанные с вынужденными остановками
                                          аппаратов (оборудования), т (расчет см. п.2.8 ).
                  2.2. Блок очистки газа от H_2S и CO_2
              Q_{2}^{H_{2}S} = Q_{2} - \Delta Q_{2}^{H_{1}S}, \qquad (2.4.)
Q_{2}^{H_{2}S} - \text{количество га за, выходящее из данного блока, т};
\Delta Q_{2}^{H_{2}S} - \text{суимарные потери в данном блоке, т}
\Delta Q_{2}^{H_{1}S} - \Delta Q_{2}^{H_{1}S} = \Delta Q_{2}^{H_{1}S} + \Delta Q_{2}^{K}, \qquad (2.5.)
\Delta Q_{2}^{H_{2}S} - \text{количество H}_{2} \text{ и CO}_{2} \text{ извлеченных из газа, т};
                  \Delta Q_s^\kappa - потери газа в аппаратах и коммуникациях при транспор-
                                           te. t :
```

 ΔQ_2° - потери газа, связанные с вынужденными останов-

$$\Delta Q_2^n = Q_3 \cdot X_4 \quad , \tag{2.5}$$

где X_1 - весовая доля извлекаемых $H_2 S$ и CO_2^2 из исходного газа.

2.3. Блок компримирования

$$Q_{\alpha}^{\delta,\kappa} = Q_4 + Q_2 - \Delta Q_4^{\delta,M} - \Delta Q_2^{\kappa,\kappa} - \Delta Q_3^{\delta,\kappa}, \qquad (2.6)$$

где $Q_c^{\xi,\kappa}$ - количество сырья, выходящее из данного блока, т ; $AQ_s^{\xi,\kappa}$ - суммарные потери в данном блоке, т.

$$\Delta Q_3^{E_{\kappa}} = \Delta Q_3^{\kappa} + \Delta Q_3^{\sigma} , \qquad (2.7)$$

где $\triangle Q_3^*$ - потери газа в оборудовании и коммуникациях, т ; $\triangle Q_3^*$ - потери газа, связанные с вынужденными остансвками оборудования, т .

2.4. Блок осушки от Н20

$$Q_{c}^{H_{2}0} = Q_{1} + Q_{2} - \Delta Q_{1}^{3M} - \Delta Q_{2}^{H_{2}S} - \Delta Q_{3}^{E.K} - \Delta Q_{4}^{H_{2}O}$$
 (2.8)

где $Q_{c}^{\mu_{c}0}$ - количество газа, выходящее из данного блока, т ; $\Delta Q_{u}^{\mu_{c}0}$ - суммарные потери в данном блоке, т.

$$\Delta Q_{\mathbf{q}}^{\mathsf{N}_{\mathbf{1}}0} = \Delta Q_{\mathbf{q}}^{\mathsf{n}} + \Delta Q_{\mathbf{q}}^{\mathsf{n}} + \Delta Q_{\mathbf{q}}^{\mathsf{n}} , \qquad (2.9)$$

где ΔQ^4 - количество влаги извлеченной из сырья, т;

 ΔQ_{u}^{κ} - потери газа в аппаратах и коммуникациях, т ;

∆ О - потерж газа, связанные с вынужденными остановками оборудования, т.

$$\Delta Q_4^n = Q_c \cdot X_2 , \qquad (2.10)$$

X₂ - весовая доля извлекаемой Н₂U из исходного газа; rze

2.5. Блок газоразделения

2.5.1. Баланс газа данного блока

$$Q_{c}^{2,p} = Q_{c}^{H_{2}0} = Q_{4} + Q_{2} - \Delta Q_{4}^{3,M} - \Delta Q_{2}^{H_{2}S} - \Delta Q_{3}^{\delta,\kappa} - \Delta Q_{4}^{H_{2}O}, \quad (2.11)$$

где Q_{c}^{2P} - количество газа, входящее в блок газоразделения, т.

2.5.2. Баланс продукции выходящей из данного блока

$$Q_{np}^{i,p} = Q_{c}^{i,p} = Q_{c}^{o,r} + Q_{c}^{o,r} + Q_{c}^{o,r} + Q_{c}^{o,r} + \Delta Q_{c}^{o,r}, \qquad (2.12)$$

где $Q_{np}^{2,p}$ - количество продукции, выходящее из данного блока, т

 $Q^{0.\Gamma}$ - количество отбензиненного газа, выходящее из данного блоха, T;

О - комичество этановой фракции, выходящее из данного

блока, т; — количество широкой фракции углеводородов (ШФУ), выходящее из данного блока, т ;

 ΔQ_{τ}^{τ} суммарные потєри продукции в данном блоке, τ

$$\Delta Q_s^{2,\rho} = \Delta Q_s^{\kappa} + \Delta Q_s^{\circ} , \qquad (2.13)$$

где ΔQ_s^2 - потери продукции в аппаратах и коммуникациях, т; ΔQ_s° - потери продукции, связанные с вынужденными останов-ками оборудования, т.

2.5.2.1. Баланс отбензиненного газа по направлениям **ИСПОЛЬЗОВАНИЯ**

$$Q^{\circ,r} = Q_{1}^{\circ,r} + Q_{2}^{\circ,r} + Q_{3}^{\circ,r} + Q_{4}^{\circ,r} + Q_{5}^{\circ,r} + \Delta Q_{6}^{\circ,r} + \Delta Q_{6}^{\circ,r}$$
(2.14)

 $Q_4^{\text{о.г.}}$ - количество газа, направляемое на нефтяное месторож-дение для газлифтной добычи нефти, \mathbf{r} ;

 $\bigcap_{s}^{o.r.}$ - количество газа, используемое предприятием как топливо в печах котлах, газовых турбинах. газомотокомпрессорах. т :

 $Q_3^{\text{o.r.}}$ - количество газа расходуемое на поддержание горения факелов, т;

 $O_{4}^{o.r}$ - количество газа, отправляемое потребителям для коммунально-бытового потребления, на экспорт

 $\bigcap_{c}^{\text{o.r.}}$ - количество гелия, получаемое при переработке, т

 $\Delta Q_{6}^{\text{o.r.}}$ - суммарные потери газа при получении и транспорте данной продукции, т

$$\Delta Q_6^{\circ,c} = \Delta Q_6^{\kappa} + \Delta Q_6^{\circ} , \qquad (2.15)$$

где ΔQ_6^κ потери продукции в аппаратах и коммуникациях, т ; ΔQ_6° потери продукции, связанные с вынужденными остановками оборудования, т

Количество газа, направляемое на нефтяное мссторождение для газлифтной добычи ($Q_4^{\circ,r}$) определяется по фактическим данным согласованным с плановым заданием Иннпефтепрома.

Количество газа, используемое предприятием на собственные нужды ($Q_s^{\circ,r}$) рассчитывается согласно "Инструкции по норыированию топливно-энергетических ресурсов в нефтяной промышленности" и MDYTEM HODMSTRBHO-TOXHNTCKEN AOKYWCHTSM, PS3PSOTSHELK WHCTHтутом "Арасноварн илинефть" объединения "Соротерынефть" головной организацией по норымрованию топливно- энергетических ресурсов в нефтяной промышленности.

Количество газа, используемое предприятием на поддержание горения факелов ($Q_3^{o.c.}$), рассчитывается следуршим образом

$$\frac{\ell}{d} = 20 \cdot k \cdot \left(\frac{w_r^2}{g \cdot d}\right)^{1.7}, \qquad (2.16)$$

где ℓ - высота факела с учетом невидимой части факела , защищенной оголовком свечи, 1000 мм;

 внутренний диаметр соплового отверстия трубы подачи подпиточного газа на факел, мм;

W, - скорость истечения газа, и/сек;

 ускорение силы тяжести для данной параллели, м/сек²,

$$g = g_x \cdot (1 + 0.005288 \cdot \sin^2 \theta - 6.10^{-6} \sin 2\theta) - 0.0003086H$$
(2.17)

где $g_x = 9.78$ - ускорение сили тяхести на экваторе, и/сек2;

параллель, на которой находится предприятие;

📙 - высота факельной площадки в Балтийских отметках, м;

k - коэффициент, зависящий от рода газа (k = 1,5).

Тогда расход отбензиненного газа на поддержание горения факелов определится по формуле:

$$Q_3^{o.r.} = \frac{M}{22.4} \cdot F_{\mu}^{r} \cdot w_r \cdot \alpha \cdot \beta \cdot c \qquad , \qquad (2.18)$$

где $F_{M}^{\Gamma} = \frac{\vec{x} \cdot \vec{d}^{2}}{4}$ — поверхность истечения газа на I факел, и2; — малекулярный вес отбензиненного газа, иг/кмоль;

Q = 3600 - количество секунд в I часе;

6 = 24 - количество часов в сутках; С = 365 + 366 - количество внея в голу:

Количество газа, отправляемое потребятелям для коммунальнобытового потребления ($Q_{q}^{O,C}$), определяется по показаниям счетчиков расхода газа.

Количество гелия, получаемое при переработке, определяется из выражения

$$Q_5^{\circ,r} = Q_{\bullet,r}^{\circ,r} \chi_3$$
 (2.19)

где X₃ - извлекаемая доля гелия из исходного сырья (отбензиненного газа)

2.5.2. Получение этановой фракции

$$Q_{c}^{3} = Q_{c}^{2.p.} \cdot \chi_{4} + \Delta Q_{7}^{3} , \qquad (2.20)$$

где Q^3 - количество этана, получаемое в процессе переработки, т;

Х, - весовая доля извлекаемого этана из исходного сирья;

 ΔQ_n^3 - суммарние потери этана при получении и транспорте, т

$$\Delta Q_{\eta}^{3} = \Delta Q_{\eta}^{\kappa} + \Delta Q_{\eta}^{\kappa} , \qquad (2.21)$$

где ΔQ_1^2 потери этана в аппаратах и коммуникациях , т ; ΔQ_4^2 потери этана, связанные с выпужденными остановками оборудования, т.

2.5.2.3. Баланс ШФУ по направлениям расхода

$$Q_{*}^{\mu \phi y} = Q_{6}^{\mu \phi y} + Q_{7}^{\mu \phi y} + Q_{8}^{\mu \phi y} + Q_{9}^{\mu \phi y} + Q_{10}^{\mu \phi y} + \Delta Q_{8}^{\mu \phi y}, \quad (2.22)$$

где Смиженных топливных для коммунально-бытового потребдения, т; OTP. 10 PA 39-32 - II7 - 78

 $Q_{_{\mathbf{2}}}^{^{\mathsf{MT}}}$ - количество выработанного пропана, т ;

O ... количество выработанных бутанов, т ;

О количество выработанных пентанов, т;

 Q_{10}^{-9} - количество выработанного стабильного газового бензина, т;

 $\Delta \bigcirc_{\mathbf{g}}^{\mathbf{u} \neq \mathbf{y}}$ суммарные потери \mathbb{E} \mathbb{E} при получении и транспорте, \mathbf{r}

$$\Delta Q_{g}^{uey} = \Delta Q_{g}^{\kappa} + \Delta Q_{g}^{\circ} , \qquad (2.23)$$

где ΔQ_{ℓ}^{κ} - потери продукции в аппаратах и коммуникациях, т;

 ΔQ_{q}^{o} - потери продукции, связанные с винужденными остановками оборудования, т.

Кольчество вырабатываемых газов углеводородных скиженных топливных для коммунально-бытового потребления определяется по формуле

$$Q_6^{u \circ y} = Q_{np}^{2.p} \cdot E_1 \qquad (2.24)$$

где Е. - процент извлечения продукта из сырыя, Я.

Количество вырабатываемой пропановой фракции определяется по формуле

$$Q_{1}^{u,\Phi y} = \frac{Q_{n_1}^{v_1} \cdot E_2}{400}, \qquad (2.25)$$

где \mathcal{E}_2 - процент извлечения продукта из сырья, %.

Количество вырабатываемых бутанов определяется по формуле

$$Q_8^{ury} = \frac{Q_{np}^{rf} \cdot \mathcal{E}_3}{100} , \qquad (2.26)$$

где ξ_3 - процент извлечения продукта из сырья, %.

Количество вырабатываемых пентанов определяется по формуле

$$Q_9^{u \cdot y} = \frac{Q_{np}^{2p} \cdot \varepsilon_4}{100} , \qquad (2.27)$$

где \mathcal{E}_{u} - процент извлечения продукта из сырыя, % .

Количество вырабатываемого стабильного газового бензина определяется по формуле

$$Q_{10}^{u+y} = Q_{hp}^{2\cdot p} \cdot \mathcal{E}_{s}$$
 (2.28)

где Е. - процент извлечения продукта из сырья, %.

2.6. Товарный парк готовой продукий

$$Q_{\tau,n} = Q_{n\rho}^{2,\rho} - \left(\Delta Q_g^{\kappa} + \Delta Q_g^{\sigma}\right), \qquad (2.29)$$

где $\Delta Q_g^{\rm r}$ - потери продукции, связанные со сбросом её на фэкел из стояков и шлангов и потери в коммуникациях, т;

 ΔQ_9° - потери, связанные с откачкой продукции из емкостей, ремонтом емкостей, т.

ЕСЛИ предприятие получает ПФУ как сырье для переработки, то возникают потери, связанные с опорожнением железнодорожных цистери.

Тогда формула (2.29) примет вид

$$Q_{T,\Pi_{i}} = Q_{np}^{2,p} + Q_{gon}^{upq} - \left(\Delta Q_{g}^{k} + \Delta Q_{g}^{o} + \Delta Q_{g}^{o,q}\right), \quad (2.30)$$

где $\Delta Q_9^{\alpha, \alpha}$ — потери $\Box \Phi Y$, связанные с освобождением цистери, T; $Q_{gon}^{\alpha \to \gamma}$ — количество $\Box \Phi Y$ дополнительно принятое в переработку, T

2.7. Расчет потерь сырья и продукции в аппаратах (оборудовании) и коммуникациях

При транспорте и переработке сырья в аппаратах (оборудовании) и коммуникациях имеют место потери, которые возникают, в основном, из-за негерметичности системи.

Эти потери ($\triangle Q^{\kappa}$) регламентируются в ВІТП I-75 " Нормы технологического проектирования газоперерабатывающих предприятия", утвержденных миннефтепромом 29 декабря 1975 года.

Данные про ставляются в форму 2.

2.8. Расчет потерь сырья и продукции, связанных с вынужденными остановками аппаратов (оборудования)

К данным потерям относятся :

- потери газа при освобождении трубопроводов во время вынужден-HHX OCTAHOBOK :
- потери газа при опорожнении сепараторов и других аппаратов;
- потери, связанные с плановыми ремонтами аппаратов (оборудования):
- потери, связанные со сбросом газа на факел из стояков и плангов при наливе видких продуктов в ж/д цистерны:
- потери связанные с освобождением ж/д цистерн от вфу:
- потери, связанные со сбросом газа на факел при ремонтах емкостей товарного парка :
- потери, связанные с откачкой продукции из емкостей :
- потери, связанные с добавлением в сырые химических реагентов в пропессе переработки и т.д.

Вышеперечисленине потери определяются по формуле

$$\Delta Q^{\circ} = 10^{-3} \cdot \text{V.p.n} , \qquad (2.31)$$

rie

 ΔQ° - потери газа, связанные с вынужденным остановом аппаратов (оборудования), т ;

 Геометрический объем аппарата (оборудования) или рассиатриваемого участка коммуникации, м3;

- плотность сырья (продукта) в рабочих условиях. Kr/w3 :

П - количество аппаратов (оборудования), ыт .

Даниме проставляются в форму 2.

2.9. Расчет потерь сырья и товарной продукции, связанных с извлечением различных вредных примесей.

Потери сирья и товарной продукции, связанные с извлечением различных примесей (ΔQ^n), рассчитываются по вышеперечисленный формулам и данные проставляются в форму 2.

3. Расчет суммарных потерь сырья и товарной продукции

3.1. Потери сирья, используемого в переработке,

$$\Delta Q_{c} = \Delta Q_{4}^{3,\text{M.}} + \Delta Q_{2}^{4,\text{S}} + \Delta Q_{3}^{5,\text{K.}} + \Delta Q_{4}^{4,\text{O}} \qquad (3.1)$$

где ΔQ_c - суммарные потери сырья используемого в переработке, т.

3.2. Потери товарной продукции

$$\Delta Q_{T,q} = \Delta Q_{5}^{t,p} + \Delta Q_{9}^{k} + \Delta Q_{9}^{q} , \qquad (3.2)$$

где $\Delta Q_{r,n}$ суммарные потери товарной продукции, т.

3.3. Проверка правильности проведенных расчетов

Проверка производится на основе материального баланса, составленного по блоку газоразделения, где количество газа, входящее в данный блок, равно количеству продукции, выходящей из блока, с учетом потерь, т.е.

$$Q_{1} + Q_{2} - \Delta Q_{c} = Q^{o.r.} + Q^{2} + Q^{u.ry} + \Delta Q_{r.o.}$$
 (3.3)

Решая равенство (33) относительно потерь, получаем

$$\Delta Q_c + \Delta Q_{r,n} = Q_t + Q_z - \left(Q^{o,r} + Q^3 + Q^{wry}\right), (3.4)$$

- 4. Расчет вори потерь сырья и товарной продукции
- 4.1. Норма потерь газообразного сырья

$$H^{r} = \frac{\Delta Q_{c}}{\beta_{cr} \cdot Q_{o}}, \qquad (4.1)$$

Н - норма потерь газообразного сырья.

— наприя потерь газообразного сырья. TIO О - объем перерабатываемого газообразного сыръя,

4.2. Норма потерь жидкого сырья

4.3. Норма потерь газообразного продукта

$$H_{np}^{r} = \frac{\Delta Q_{\epsilon}^{o.r.}}{\int_{c_{p}}^{c_{p}} \cdot Q_{o}},$$

$$H_{np}^{r} = \text{норма потерь газоиобразного продукта, } \frac{\text{тис. м}^{3}}{\text{млн. w}^{3}}$$

THO

4.4. Норма потерь жидкого продукта

$$H_{np}^{*} = \Delta Q_{\tau,n} \cdot 1000 \qquad (4.4)$$

FAC

rae

 μ_{np}^{∞} - норма потерь хидкого продукта, т/тыс.т.

4.5. Норма суммарных потерь сырья и товарной продукции (4.5)

$$H_c = \Delta Q_c + \Delta Q_{\tau,0}$$
. 1000 , (4. Q_m — норма суммарных потерь сырья и товарной продук-

TAG

HUM. T/THC.T.

- 5. Анализ потерь сырья и товарной продукции 1)
- 5.1. Анализ потерь включает решение следующих задач :

I) Разлел разработан на основе "Методических указаний по расчету и анализу норы расхода материалов, используемых газоперерабативающим заводами " Краснодар, ВИИПИгазпереработка", 1918.

⁽ PA 39-32-109-78).

- проверка выполнения деяствующих норы потерь сырыя и товарной продукции и определения отклонения удельного расхода от утвержденных норы :
- установление причин отклонения фактических норы от плановых;
- установление влияния организационно-технических факторов данного предприлтия на величину норин (си.pис.2);
- выявление резервов снижения потерь сырья и товарной продукции.

5.2. Порядок пропедения анализа:

- сбор первичной информации о фактических потерях сырья и товарной продукции (формы I,2);
- расчет нори потерь сырья и товарной продукции;
- разработка организационно-технических мероприятий (ОТМ) по снижению потерь сырья и товарной продукции (форма 3):
- Расчет ожидаемого экономического эффекта внедрения ОТМ по снижению потерь сырья и товарном продукции (форма 4)

5.3. Истоди анализа

- межзаводской сравнительный анализ норм потерь сырья и товарной продукции;
- динамический метод, т.е. изучение характера потерь в динамике за ряд предыдущих лет;
- регресионным и корреляционным анализ с целью отбора важнейших факторов, характеризурших влияние на величину нормы уровня развития техники, технологии и организации производства на данном предприятии (группе однородных предприятии).
 - 5.4. Годовой экономический эффект разработки и внедрения мероприятий по снижению ногм потерь \dot{c} -го вида сырвя или товарной продукции определяется по формуле

$$\Im_{ri} = (H_{4i} - H_{2i}) \cdot H_i \cdot Q_{2i} - E_{\mu} \cdot K_i$$
(5.1)

Рис. 2. Факторы снижения потерь сырья и товарной продукции

- норма потерь : -го вида сирья (товарной продукции) соответственно до внедрения мероприятий (с индексом I) и после, т (тыс.ни³) / тыс.т (млн.ни³);

Ц; - цена единици ; -го вида сырья (товарной продукции), руб/т (тис.ни³);

___ объем переработки і -го вида сырья (выработки товарной продукции) после внедрения мероприя-

Е н - нормативный коэффициент эффективности капительных вложений (0,15);

К: - капитальные вложения в мероприятия по снижению норы потерь : -го вида сырья (товарной продукции, руб.

Расчет выполняется раздельно по всем мероприятиям. Справка • годовом экономическом эффекте оформляется по форме 4.

5.5. Расчеты на всех этапах определения экономического эффекта разработки и внедрения мероприятий по снижению потерь сырья и товарной продукции подписываются руководителями плановых и экономических служб предприятий (объединений). Данные представляются по форме 4.

Расчеты годового экономического эффекта, выполняемые для определения размеров премий, утверждаются:

- а) в случае выплаты првиий из централизованного фонда Министерства нефтяной промышленности (ВПО "Совранефтегазпереработка")-- руководителями министерства (ВПО);
- б) в случаях выплаты премий из средств, оставляемых в распоряжении организации и предприятий, руководителями этих организации и предприятий.

При годовом экономическом эффекте свыше 2 млн. руб. расчет согласовывается с Государственным комитетом Совета Министров СССР по науке и технике.

/Директор, к.т.н.

М.А. Берлин

Ответственный исполнитель старший инженер

Г.К. Пикуло

Приложение І

ОПИСАНИЕ ПРИНЦИПИАЛЬНОЙ СХЕМЫ ПЕРЕРАБОТКИ ГАЗА (см.рис.1)

І. Елок замера и очистки от твердых и жидких примесей

Сырой газ, поступающий с месторождений, проходит счетчики расходомеры и направляется в сепараторы и фильтры, где отделяются твердые и жидкие примеси.

2. Блок очистки от H_2 S и CO_2

После блока замера и очистки от твердих и жидких примесей сырой газ подается на блок очистки от ${\rm H_2}$ ${\rm S}$ и ${\rm CO_2}$, где удаляются вредние газообразные жеуглеводородные примеси, влияющие на качество получаемых продуктов.

Очистка газа от H_2 S и CO_2 протекает в абсорбере с применением моноэтаноламина (МЭА). В абсорбере протекает реакция между H_2 S и CO_2 с моноэтаноламином. Насыценный раствор МЭА из абсорбера перетекает в десорбер, где при заданной температуре проходит его регенерация.

3. Блок компримирования

Газ поступает на прием первой ступени компримирования, где сжимается, проходит маслоотделитель, межступенчатий холодильник и сепаратор, а затем поступает на прием второй ступени, где он дожимается до определенного давления и также проходит маслоотделитель, межступенчатый холодильник и сепаратор.

В сепараторах происходит разделение газа от жидких углеводородов, выпавших в результате компримировония и охлаждения.

4. Елок осушки от Но

При осушке сырого газа дистиленгликолем (ДЭГ) или другими ре-

Стр.20 РД 39-32 -117 - 78

агентами снижается весовое количество водяних паров в газовой смеси и понижается точка росы до пределов, исключающих появление капельно-жидкой влаги в газовой среде.

Процесс осушки протекает в контакторе, где обводненный ДЭГ или ЭГ перетекает в отпарную колонну, в которой при повименной температуре отгоняются водяние пары. Регенерированный ДЭГ или ЭГ возвращается в цикл.

5. Блок газоразделения

Для разделения газовых смесей на отбензиненный газ, этан и широкую фракцию углеводородов (нестабильный бензин) применяют следующие процессы: абоорбцию, адсорбцию, конденсацию и комбингрованные методы.

На действующих и строящихся газоперерабативающих заводах приняти две технологические схемы отбензинивания газа — масляная абсорбщия и низкотемпературная конденсация (исключением являются Бориславский ПІЗ и Пасечнянское газоперерабативающее производство Долинского ПІЗ, работающие по принципу угольной адсорбции).

При абсорбции сырой газ вступает в контакт с абсорбентом в специальном массообменном аппарате, где абсорбентом поглощаются все извлекаемие из газа компоненты и получается отбензиченный газ.

Растворение в абсорбенте тяжелие углеводорски, в основном C_{3+B} , переходит за счет разности давлений между колониами в последующую колониу-деэтанизатор, где из абсорбента, благодаря сниженного давления и повышенной температури, происходит виделение метана и этана.

Для сокращения потерь С_{3+В} с хвостовым газами в верхнюю часть деэтанизатора подается тощий абсорбент в виде орошения. Деэтанизированный абсорбент поступает в десорбер. При определенной температуре и давлении из насыщенного абсорбента отгоняется смесь
пропана, бутанов и более тяжслых углеводородов, которая после кон-

денсации скапливается в соответствунией емкости. Часть этой смеси (широкой фракции углеводородов или нестабильного бензина) подается на орошение в десорбер, а остальная откачивается насосом либо в товарний парк, либо на газофракционирующую установку (ГФУ), где в зависимости от установленного планом задания и возможности завода, вирабативается следущая товарная продукция: гази углеводородние сжижение топливние для коммунально-битового потребления, пропан, бутаки, пентани, стабильный газовий бензин.

При низкотемпературной сепарации сирой газ, пройдя блоки компримирования, осущки и очистки, поступает в теплообменники и пропановие холодильники, где охлаждается до температур -20+ -30°C. При этой температуре в сепараторе виделяется основное количество этана и практически все более тяжелие углеводороди. Отбензиненный (сухой) газ из сепаратора через теплообменники поступает в магистральный газопровод, а жидкая фаза из сепаратора через теплообменники поступает в дезтанизатор, где отделяется этан и метан.

С имза колонии деэтанизкрованная широкая фракция углеводородов поступает либо в товарный парк, либо на ГФУ для дальнейшей переработки.

Норын	потерь	сиръя	H T	оварной	продукции	H	3.	
					III3	на	I9	ro
(Hai	меновал	ше зап	зода	()				-

Блоки газоперерафотки	imic	тность	I i	продукц		и товар	OEQ	ери сыры й продуж том экон		3	TOB	арной г арной г	PA (иилии Видра и
	, bay	-от к вас -одп йоно м\тя, кир		ем.ним	!Ом, !	THC.T		oodpas-	! ACUCU	cae,	TIUO THC !M3	газу, "м3/мл	!!!	T/THO.T
I	!	2	1	3	!	4	!	5	!	6	!	7	!	8

- І. Блок замера и механической счистки
- 2. Блок очистки газа от H2 3 H CO2
- 3. Блок компримпрования
- 4. Блок осущки газа от Н₂0
- 5. Блок газоразделения
 - в том числе:
 - а) отбензиненный газ

 - газ на газлиот; топливо на собственные
 - нужди; газ на поддержание го-рения факелов;

I ! 2 ! 3 ! 4 ! 5 ! 6 ! 7 ! 8 — газ для компунально—

- битового потребления; - гелий.
- L 0
- б) Этан
- в) 🖾 У
- гази углеводородные сжиженные топливные для коммунально-бытового потребления;
- пропан;
- бутани;
- пентаны;
- стабильный газовый бензин.

6. Товарный парк

Итого

Bcero

7. ШФУ — дополнительное сирье газопереработки

Примечание. Номенклатура сирья и товарной продукции устанавливается индивидуально для каждого завода соответствующим планами.

-23

 $\Pi 3$

Блоки газопереработки	!!! !T	отер ии б ыс.м	и сы ез у з	кас Втэй	и пр эко	одук номи	in i i-1:	ГАК П Экон	RHMO OII NN	сиры ОТМ	н и , тыс	oqn E _{M•} :			OFFIELD DIA C		n n eta	(DO-	-!Э т	коно: ериа.	исія лов	сирья по ОТ	и ма Л, т
	1		га	3 0	0 0	рa	Н	не					!			X	ид	R Z	a e				
	!		!		1		!		!		!		1		!		!		!		!	1	
I	!	2	!	3	!	4	!	5	!	6	!	7	!	8	!	9	! I	0	!	II	! I	2!	I3

Структура потерь___

- I. Блок замера и механической очистки
- 2. Блок очистам газа от H_2 S и CO_2
- 3. Блек компримирования
- 4. Блок осущки газа от H_20

MTOTO

- 5. Блок газоразделения
 - в том числе:
 - а) отбензиненный газ
 - газ на газлиўт;
 - топливо на собственные нужды;
 - газ на поддержание горения факелов;

-24

															•	·p.	,	.0111	.0 0	12	~				
	I	!	2	!	3	!	4	!	5	!	6	!	7	_!_	8	!	9	1	10		II	1	Ι2	1	<u>[3</u>
	- газ для ком нально-онтог потреоления; - гелий;	BOTO																							
	б) Этан																								
	в) ЕФУ																								
	- газн углевод родные сжиже нье топылизны для ком. унал но-битевого требленыя; - пропан; - бутаны; - пентаны; - стабильный и вый бензин	:H- IE IS- IO-																							25
6.	Товарный парк																								
	Итого																								
	Всего																								

7. БУ - дополнительное сырье для газо-

переработки

Приложение 4 Форма 3

План организационно-технических мероприятий
по снижению потерь (наименование сырья или
товарной продукции)
(наименование завода)
1Сроки внедрения !Затрати !Ожидаемая 1Ожидаемий на внедре-экономия годовой
Начало Окончание ние меро— сирья (то—) акономичес- приятия, Варной проткий эффект руб. дукции), Внедрения 1 недоприятия 1 недоприятия

Приложение 5 Форма 4

Справка о годовом экономи	ческом эйфекте разработки
и внедрения мероприятия п	о снижению норм потеръ
(напменование сырья или	товарной продугации)
(наименовани	е завода)
оказатели	10бозначе-! Вариант
	і ние і Базовий і Новий

- Объем переработки сиръя (товарной п-родукции), мин.м³ (тис.т)
- 2. Норма потерь сирья (товарной продукции)
- 3. Цена сирья (товарной продукции)
- 4. Капитальные вложения в мероприятия, руб.
- 5. Годовой экономический эффект, руб.

Директор Главный бухгалтер Нач.планового отдела

Примечания:

П

- К справке прилагается расчет экономического эффекта.
- 2. Справка заверяется гербовой печатью предприятия.

СОДЕРЖАНИЕ

		стр
ı.	Общие положения	2
2.	Расчет расходов и потерь газа по блокам переработки	2
з.	Расчет суммарных потерь сырья и товарной продукции	13
4.	Расчет норм потерь снрья и товарной про-	13
5.	Анализ потерь сырья и товарной продукции	14
	Приложение I. Описание принципиальной схемы переработки газа	19
	Приложение 2 (форма I). Нормы потерь	22
	Приложение 3 (форма 2). Структура потерь	24
	Приложение 4 (форма 3). План ОТМ	26
	Приложение 5 (форма 4). Справка о годовом экономическом эффекте	27