Принято Межгосударственным советом по стандартизации, метрологии и сертификации (протокол от ______ 202_ г. N _____)

За принятие изменения проголосовали национальные органы по стандартизации следующих государств: AM, BY, KG, MD, RU, UZ.

Во втором предложении первого абзаца раздела «Введение» взамен «..поданным...» изложить «...по данным...».

Формулу (12) изложить в виде:

$$\Omega_{bi}^3 + (2 - 3\xi_{\kappa i})\Omega_{bi}^2 + 3\xi_{\kappa i}^2\Omega_{bi} - \xi_{\kappa i}^3 = 0$$

В примечании к формуле (25) взамен «реального» изложить «вещественного».

Формулу (33) изложить в виде:

$$\beta = 7,50313 \cdot 10^5 \cdot y_{\scriptscriptstyle B}$$

Формулу (34) изложить в виде:

$$T_{\tau p}^{(0)} = \frac{67 \cdot p - 5320}{\ln(\beta) - 25,688 + 0,345 \cdot p}$$

Первый абзац п. 6.2.4 изложить в виде:

«В случае расчета МКВП начальное значение молярной доли паров воды в ПГ вычисляют по формуле

$$y_{\rm B}^{(0)} = \frac{10^{-6} \beta^{(0)} v_{\rm r}}{18,0153}$$
 (38)».

где v_{Γ} – молярный объем ПГ при стандартных условиях, вычисленный по уравнению (25) без учета молярной доли водяных паров в ПГ, м³/кмоль.

Формулу (41) изложить в виде:

$$\Delta X^{(k)} = -F(X^{(k-1)})/F'(X^{(k-1)})$$

Вторую экспликацию к формулам (40) – (42) изложить в виде: « $\Delta X^{(k)}$ - приращение искомой величины (TTP_в или y_B) на k-м итерационном шаге;».

Формулу (45) изложить в виде:

$$\left| \frac{f_{\Gamma}^{(k)}}{f_{\kappa}^{(k)}} - 1 \right| \le 10^{-3}$$

Предпоследнее неравенство в формуле (47) изложить в виде:

$$\frac{2v_{*} + u \cdot b - \left\{-b^{2} \cdot \left[4w - u^{2}\right]\right\}^{0.5}}{2v_{*} + u \cdot b + \left\{-b^{2} \cdot \left[4w - u^{2}\right]\right\}^{0.5}} \le 0$$

Пункт 6.2.6, текст между формулой (47) и примечанием изложить в виде: «...то обрезающий множитель $g^{(k-1)}$ последовательно уменьшают в два раза, т.е.

$$g^* = g^{(k-1)} / 2, (48)$$

до тех пор, пока все неравенства (47) не перестанут выполняться. При этом значение искомой величины (ТТР_в или y_B) возвращают к ее значению на (k–1)-м итерационном шаге, а значение обрезающего множителя $g^{(k-I)}$ в формулах (40) и (46) принимают равным g^* .».

Таблицу Б.1 изложить в виде:

Комположи	Молярная доля для смесей, %		
Компонент	№ 1	№ 2	№ 3
Метан	97,8429	94,1347	90,2270
Этан	0,7000	2,3400	3,9064
Пропан	0,2600	0,4720	1,4500
и-Бутан	0,0490	0,0530	0,3110
н-Бутан	0,0580	0,0810	0,5260
нео-Пентан	0,0006	-	_
и-Пентан	0,0126	0,0182	0,01920
<i>н</i> -Пентан	0,0100	0,0162	0,01590
<i>н</i> -Гексан	0,0064	0,0219	0,01450
н-Гептан	0,0020	-	_
<i>н</i> -Октан	0,0005	_	_
Диоксид углерода	0,0500	0,2230	1,4600
Азот	1,0080	2,6400	2,0700

Таблицу Б.2 изложить в виде:

ь МПо	Смесь		
<i>p</i> , MПa	№ 1	№ 2	№ 3
1,0	-24,9	-24,9	-24,7
4,0	-10,4	-9,8	-9,2
10,0	-3,4	-2,6	-1,6
20,0	-1,1	0,1	1,6

Раздел В.2 дополнить примечанием следующего содержания:

«Примечание – В таблице В.2 приведены значения результатов расчета массовой концентрации водяных паров с большим, чем предложено в разделе 10, числом знаков после запятой для возможности проверки программной реализации алгоритма расчета.».

Таблицу В.1 изложить в виде:

Компочент	Молярная доля для смесей, %		
Компонент	№ 1	№ 2	Nº 3
Метан	97,8429	94,1347	90,2270
Этан	0,7000	2,3400	3,9064
Пропан	0,2600	0,4720	1,4500
и-Бутан	0,0490	0,0530	0,3110
н-Бутан	0,0580	0,0810	0,5260
нео-Пентан	0,0006	_	_
и-Пентан	0,0126	0,0182	0,01920
<i>н</i> -Пентан	0,0100	0,0162	0,01590
<i>н</i> -Гексан	0,0064	0,0219	0,01450
н-Гептан	0,0020	_	_
<i>н</i> -Октан	0,0005	_	_
Диоксид углерода	0,0500	0,2230	1,4600
Азот	1,0080	2,6400	2,0700

Таблицу В.2 изложить в виде:

а МПо	Значение массовой концентрации водяных паров, мг/м ³		
<i>p</i> , MΠa	Смесь № 1	Смесь № 2	Смесь №3
1,0	197,5	196,9	195,6
4,0	57,03	54,46	51,27
10,0	34,70	30,56	25,86
20,0	31,44	24,89	18,54

Раздел В.3 дополнить примечанием следующего содержания:

«Примечание — В таблице В.3 приведены значения результатов расчета массовой концентрации водяных паров с большим, чем предложено в разделе 10, числом знаков после запятой для возможности проверки программной реализации алгоритма расчета.».

Таблицу В.3 изложить в виде:

	Значение массовой концентрации водяных паров, мг/м³		
<i>р</i> , МПа	при температуре –11,0 °C	при температуре –4,2 °C	при температуре 5,7°C
1,0	207,4	349,4	711,1
4,0	60,23	99,86	199,9
10,0	35,67	56,82	108,5
12,5	34,86	54,43	101,4

Раздел Е.1 дополнить примечанием следующего содержания:

«Примечание – В таблицах Е.2 и Е.3 приведены значения результатов расчета массовой концентрации водяных паров с большим, чем предложено в разделе 10, числом знаков после запятой для возможности проверки программной реализации алгоритма расчета.».

Таблицу Е.1 изложить в виде:

Компочент	Молярная доля для смесей, %		
Компонент	N º 1	№ 2	№ 3
Метан	97,8429	94,1347	90,2270
Этан	0,7000	2,3400	3,9064
Пропан	0,2600	0,4720	1,4500
и-Бутан	0,0490	0,0530	0,3110
н-Бутан	0,0580	0,0810	0,5260
нео-Пентан	0,0006	_	_
и-Пентан	0,0126	0,0182	0,01920
<i>н</i> -Пентан	0,0100	0,0162	0,01590
<i>н</i> -Гексан	0,0064	0,0219	0,01450
н-Гептан	0,0020	_	_
<i>н</i> -Октан	0,0005	_	_
Диоксид углерода	0,0500	0,2230	1,4600
Азот	1,0080	2,6400	2,0700

Таблицу Е.2 изложить в виде:

<i>р</i> , МПа	Смесь № 1	Смесь № 2	Смесь № 3
Расчетное значение массовой концентрации водяных паров природного газа, мг/м³			
5,5	27,102	24,291	21,227
Расчетное значение температуры TTP _в , °C			
3,92	-20,1	-20,3	-20,6

Таблицу Е.3 изложить в виде:

Расчетное зн		э значение
р, МПа	массовой концентрации водяных паров природного газа, мг/м ³	TTP _B , °C
5,5	29,055	_
3,92	_	-20,4

Дополнить стандарт справочным приложением Ж со следующим содержанием.

Приложение Ж

(справочное)

Учет погрешности измерения давления, температуры точки росы и массовой концентрации водяных паров в природном газе

Ж.1 Абсолютную расширенную неопределенность вычисления TTP_B (U_{fn}), °C, с учетом погрешности измерения давления $\Pi\Gamma$ в газопроводе и погрешности определения

МКВП по ГОСТ 34711 (исходных данных для вычисления TTP_B) вычисляют по следующей формуле:

$$U_{t_0} = \left(U_t^2 + U_{t_00}^2\right)^{0.5},\tag{\text{$\mathbb{K}.1$}}$$

где U_t – абсолютная расширенная неопределенность TTP_B , значения которой приведены в таблицах 3 и 5 для детального и упрощенного методов, соответственно, $^{\circ}C$;

 $U_{\text{MД}}$ — абсолютная расширенная неопределенность TTP_в, которая появляется дополнительно в связи с погрешностью измерения давления ПГ в газопроводе и определения МКВП в нем, °C.

Абсолютную расширенную неопределенность ($U_{M,D}$), °C, вычисляют по следующей формуле:

$$U_{\text{tvg}} = \left\{ \left[\text{TTP}_{\text{B}}(\rho_{1}, \beta_{\text{N}}) - \text{TTP}_{\text{B}}(\rho_{2}, \beta_{\text{N}}) \right]^{2} + \left[\text{TTP}_{\text{B}}(\rho_{\text{N}}, \beta_{1}) - \text{TTP}_{\text{B}}(\rho_{\text{N}}, \beta_{2}) \right]^{2} \right\}^{0.5}, \tag{\text{$\text{K}.2$}}$$

Входящие в правую часть формулы (Ж.2) TTP_в вычисляют по детальному или упрощенному методу настоящего стандарта при следующих исходных данных:

ТТР_в(p_1 , β_u) — при давлении газа p_1 и определенном по ГОСТ 34711 значении МКВП (β_u), °C;

ТТР_в (p_2,β_u) – при давлении газа p_2 и определенном по ГОСТ 34711 значении МКВП $(\beta_u),\ ^{\circ}C;$

 $\mathsf{TTP}_{\mathsf{B}}(p_{\mathsf{H}},\beta_1)$ – при измеренном значении давления ПГ в газопроводе (p_{H}) и значении МКВП равном β_1 , °C;

 $\mathsf{TTP}_{\mathtt{B}}(p_{\mathtt{M}},\beta_2)$ — при измеренном значении давления ПГ в газопроводе $(p_{\mathtt{M}})$ и значении МКВП равном β_2 , °C.

При этом значения давления (p_1 , p_2), МПа, и МКВП (β_1 , β_2), мг/м³, вычисляют по формулам:

$$\rho_1 = \rho_{\text{N}} (1 + 0.005 \, \delta_{\rho})$$
 (Ж.3)

$$p_2 = p_{\mu} (1 - 0.005 \, \delta_{\rho})$$
 (Ж.4)

$$\beta_1 = \beta_{\scriptscriptstyle M} \left(1 + 0.005 \, \delta_{\scriptscriptstyle \beta} \right) \, . \tag{\text{$\text{K}.5$}}$$

$$\beta_2 = \beta_{\text{\tiny M}} \left(1 - 0.005 \, \delta_{\beta} \right) \tag{\text{$\text{K}.6$}}$$

где δ_p и δ_β — соответственно, относительные погрешности измерения $p_{\rm u}$ и $\beta_{\rm u}$, численные значения которых определяют в соответствии с применяемыми методиками или средствами их измерений, %.

Ж.2 Относительную расширенную неопределенность вычисления МКВП ($U_{\beta \Pi}$), %, с учетом погрешности измерения давления ПГ в газопроводе и погрешности измерения ТТР_в при этом давлении по ГОСТ 20060 (исходных данных для вычисления МКВП) вычисляют по следующей формуле:

$$U_{\beta\Pi} = \left(U_{0\beta}^2 + U_{\beta\mu\mu}^2\right)^{0.5},$$
 (Ж.7)

где $U_{0\beta}$ – относительная расширенная неопределенность МКВП, значения которой приведены в таблицах 4 и 6 для детального и упрощенного методов, соответственно, %;

 U_{β ид — относительная расширенная неопределенность МКВП, которая появляется дополнительно в связи с погрешностями измерения давления ПГ в газопроводе и его TTP_в при этом давлении, %.

Относительную расширенную неопределенность ($U_{\beta \nu \mu}$), %, вычисляют по следующей формуле:

$$U_{\beta\mu\mu} = \frac{100}{\beta(p_{\mu}, t_{\mu})} \Big\{ \left[\beta(p_{1}, t_{\mu}) - \beta(p_{2}, t_{\mu}) \right]^{2} + \left[\beta(p_{\mu}, t_{1}) - \beta(p_{\mu}, t_{2}) \right]^{2} \Big\}^{0.5}, \tag{K.8}$$

Входящие в правую часть формулы (Ж.8) МКВП вычисляют по детальному или упрощенному методу настоящего стандарта при следующих исходных данных:

 $\beta(p_{\text{\tiny M}},t_{\text{\tiny M}})$ – при измеренном значении давления ПГ в газопроводе ($p_{\text{\tiny M}}$) и измеренном значении ТТРв при этом давлении по ГОСТ 20060 ($t_{\text{\tiny M}}$), мг/м³;

 $\beta(p_1,t_{\!\scriptscriptstyle M})$ – при давлении газа p_1 и измеренном по ГОСТ 20060 значении ТТР_в ($t_{\!\scriptscriptstyle M}$), мг/м³;

 $\beta(p_2,t_{\! M})$ – при давлении газа p_2 и измеренном по ГОСТ 20060 значении ТТР_в $(t_{\! M})$, мг/м³:

 $\beta(p_{\text{\tiny M}},t_1)$ – при измеренном значении давления ПГ в газопроводе $(p_{\text{\tiny M}})$ и значении ТТР_в равном t_1 , мг/м³;

 $\beta(p_{\text{\tiny M}},t_2)$ — при измеренном значении давления ПГ в газопроводе $(p_{\text{\tiny M}})$ и значении ТТР_в равном t_2 , мг/м³.

При этом значения давления (p_1 , p_2), МПа, вычисляют по формулам (Ж.3) и (Ж.4), а значения TTP_в (t_1 , t_2), °C, вычисляют по следующим формулам:

$$t_1 = t_{\mathsf{H}} + 0.5\Delta_t \tag{\text{K.9}}$$

$$t_2 = t_{\text{\tiny M}} - 0.5\Delta_t \tag{\text{$\text{K}.10$}}$$

где Δ_t – абсолютная погрешность измерения $t_{\rm u}$, численное значение которой определяют в соответствии с применяемыми методиками или средствами измерений TTP_B, °C.

Ж.3 Абсолютную расширенную неопределенность вычисления температуры точки росы по воде при ее пересчете с давления ПГ в газопроводе на другое давление – давление расчета (U_{f1}), °C, с учетом погрешности измерения давления ПГ в газопроводе

и погрешности измерения TTP_в при этом давлении по ГОСТ 20060 (исходных данных для пересчета TTP_в) вычисляют по следующей формуле:

$$U_{t_0} = \left(U_t^2 + U_{t_{M0}}^2\right)^{0.5},\tag{X.11}$$

где U_t – абсолютная расширенная неопределенность TTP_B , значения которой приведены в таблицах 7 и 8 для детального и упрощенного методов, соответственно, $^{\circ}C$;

 $U_{\text{MД}}$ — абсолютная расширенная неопределенность TTP_в, которая появляется дополнительно в связи с погрешностью измерения давления ПГ в газопроводе и TTP_в при этом давлении, °C.

Абсолютную расширенную неопределенность ($U_{t \nu д}$), °C, вычисляют по следующей формуле:

$$U_{\text{tMd}} = \begin{cases} \left[\text{TTP}_{\text{B}} \left(\rho_{\text{p}}, \beta(\rho_{1}, t_{\text{N}}) \right) - \text{TTP}_{\text{B}} \left(\rho_{\text{p}}, \beta(\rho_{2}, t_{\text{N}}) \right) \right]^{2} + \\ + \left[\text{TTP}_{\text{B}} \left(\rho_{\text{p}}, \beta(\rho_{\text{N}}, t_{1}) \right) - \text{TTP}_{\text{B}} \left(\rho_{\text{p}}, \beta(\rho_{\text{N}}, t_{2}) \right) \right]^{2} \end{cases}, \tag{\text{$\text{K}.12$}}$$

Входящие в правую часть формулы (Ж.12) TTP_в и необходимые для их расчета промежуточные значения МКВП вычисляют по одному из методов (детальному или упрощенному) настоящего стандарта при следующих исходных и промежуточных данных:

ТТР_в(p_p ,β(p_1 , t_u)) — при давлении расчета p_p и значении МКВП, рассчитанном при давлении газа p_1 , и измеренном по ГОСТ 20060 значении ТТР_в (t_u), °C;

ТТР_в $(p_p, β(p_2, t_u))$ – при давлении расчета p_p и значении МКВП, рассчитанном при давлении газа p_2 , и измеренном по ГОСТ 20060 значении ТТР_в (t_u) , °C;

TTP_в(p_p , $\beta(p_u,t_1)$) — при давлении расчета p_p и значении МКВП, рассчитанном при измеренном значении давления ПГ в газопроводе (p_u), и значении TTP_в равном t_1 , °C;

 $\mathsf{TTP}_{\mathtt{B}}(p_{\mathtt{p}},\beta(p_{\mathtt{M}},t_{\mathtt{D}}))$ — при давлении расчета $p_{\mathtt{p}}$ и значении МКВП, рассчитанном при измеренном значении давления ПГ в газопроводе $(p_{\mathtt{M}})$, и значении $\mathsf{TTP}_{\mathtt{B}}$ равном $t_{\mathtt{D}}$, °C.

При этом значения давления (p_1 , p_2), МПа, вычисляют по формулам (Ж.3) и (Ж.4), а значения ТТР_в (t_1 , t_2), °C, – по формулам (Ж.9) и (Ж.10).