



ГОСУДАРСТВЕННЫЙ СТАНДАРТ
СОЮЗА ССР

ГОСУДАРСТВЕННАЯ СИСТЕМА ОБЕСПЕЧЕНИЯ
ЕДИНСТВА ИЗМЕРЕНИЙ

РАСХОД ГАЗА МАССОВЫЙ

**РАСЧЕТНЫЕ ЗАВИСИМОСТИ КОСВЕННЫХ МЕТОДОВ
ИЗМЕРЕНИЙ**

ГОСТ 8.464-82

Издание официальное

Цена 5 коп.

ГОСУДАРСТВЕННЫЙ КОМИТЕТ СССР ПО СТАНДАРТАМ
Москва

Государственная система обеспечения
единства измерений

РАСХОД ГАЗА МАССОВЫЙ

Расчетные зависимости косвенных методов
измерений

State system for ensuring the uniformity of
measurements. Gas mass flow rate. Calculated
relations of indirect methods of measurements

ГОСТ

8.464-82

Постановлением Государственного комитета СССР по стандартам от 23 апреля
1982 г. № 1645 срок введения установлен

с 01.07.83

Настоящий стандарт устанавливает комплекс расчетных зависимостей между массовым расходом стационарного изэнтропического энергозолированного однофазного потока газа, термогазодинамическими параметрами, параметрами состояния, физическими константами, эмпирическими коэффициентами и геометрическими размерами проточных каналов, а также требования к порядку получения исходных формул для оценки погрешности измерения массового расхода.

Настоящий стандарт обязателен для применения при разработке средств измерений массового расхода газа, регламентированных к использованию ГОСТ 8.369-79, соответствующих стандартов методик выполнения измерений и нормативно-технических документов на методы и средства поверки.

Расчетные зависимости для массового расхода газа, регламентированные настоящим стандартом, могут быть преобразованы в расчетные зависимости для объемного расхода газа, приведенного к нормальным условиям, установленным ГОСТ 2939-63. С этой целью зависимости для массового расхода газа делят на плотность газа при нормальных условиях q_n или на уравнение, выражающее эту плотность газа через давление, температуру, газовую постоянную и коэффициент сжимаемости $q_n = P_n/Z_n R T_n$.

Издание официальное

Перепечатка воспрещена



Переиздание. Июль 1986 г.

© Издательство стандартов, 1986

1. ТЕРМОГАЗОДИНАМИЧЕСКИЕ ПАРАМЕТРЫ

1.1. Сочетания независимых термогазодинамических параметров, измеряемых прямым методом, используемые в расчетных зависимостях для массового расхода газа, выбраны из следующего ряда термогазодинамических параметров:

$$a_0; a; w; \delta a = a_0 - a; \delta w_0 = a_0 - w; \delta w = a - w;$$

$$\rho_0; \rho; \delta \rho = \rho_0 - \rho;$$

$$P_0; P; \delta P = P_0 - P;$$

$$T_0,$$

где a — скорость звука;

ρ — плотность газа;

P — абсолютное давление в потоке;

w — скорость потока;

T_0 — температура потока.

Индекс «0» означает, что значение параметра соответствует состоянию изоэнтропического заторможенного потока.

2. РАСЧЕТНЫЕ ЗАВИСИМОСТИ

2.1. Расчетные зависимости для массового расхода в исходной и упрощенной формах, выражения для поправочных множителей ϵ , условные обозначения расчетных зависимостей в виде литеры M с верхним и нижним цифровыми индексами, сочетания независимых термогазодинамических параметров, подлежащих измерениям прямым методом, и параметры A , γ , Z_0 , R , μ , численные значения которых предполагаются известными, представлены в таблице.

Условное обозначение расчетных зависимостей		Составные измеримых термогазодинамических параметров		Расчетные зависимости от в исходной и упрощенной формах, подразумевая множитель μ	
M_{11}^1	$\frac{p_0}{\mu}, \frac{w}{A}, \gamma$			$m = \mu A p_0 w$	
M_{11}^2	$\frac{p_0}{\mu}, \frac{w}{A}, \frac{P_0}{\gamma}$			$m = \mu A \left(1 - \frac{\gamma-1}{2\gamma} \frac{p_0}{P_0} \frac{w^2}{w_0^2} \right)^{\frac{1}{\gamma-1}} p_0 w,$ $m = \mu A p_0 w,$	
M_{12}^2	$\frac{p_0}{\mu}, \frac{w}{A}, \frac{a_0}{\gamma}$			$\epsilon = \left(1 - \frac{\gamma-1}{2\gamma} \frac{p_0}{P_0} \frac{w^2}{a_0^2} \right)^{\frac{1}{\gamma-1}},$ $m = \mu A p_0 w \left(1 - \frac{\gamma-1}{2} \frac{w^2}{a_0^2} \right)^{\frac{1}{\gamma-1}},$ $m = \mu A p_0 w,$	
M_{13}^2	$\frac{p_0}{\mu}, \frac{w_0}{a_0}, \frac{a_0}{\gamma}$			$\epsilon = \left(1 - \frac{\gamma-1}{2} \frac{w^2}{a_0^2} \right)^{\frac{1}{\gamma-1}},$ $m = \mu A \left[1 - \frac{\gamma-1}{2} \left(1 - \frac{w_0}{a_0} \right)^{\frac{2}{\gamma-1}} \right]^{\frac{1}{\gamma-1}} p_0 a_0 \left(1 - \frac{w w_0}{a_0} \right),$ $m = \mu A p_0 \beta w_0,$	
2-2340				$\epsilon = \left[1 - \frac{\gamma-1}{2} \left(1 - \frac{w_0}{a_0} \right)^{\frac{2}{\gamma-1}} \right]^{\frac{1}{\gamma-1}} \left(\frac{w w_0}{a_0} \right)^{-1} \left(1 - \frac{w w_0}{a_0} \right)$	

Продолжение

Условное обозначение расчетных зависимостей	Составленные исходные термодинамические параметры	Расчетные зависимости m в исходной и упрощенной формах, показатели ε множителя
M_{14}^2	$\frac{P_0}{\mu}, \frac{w}{A}, \frac{a}{\gamma}$	$\dot{m} = \mu A \rho_0 w \left(1 + \frac{\gamma-1}{2} - \frac{w^2}{a^2} \right)^{-\frac{1}{\gamma-1}},$ $\varepsilon = \left(1 + \frac{\gamma-1}{2} - \frac{w^2}{a^2} \right)^{-\frac{1}{\gamma-1}}$
M_{15}^2	$\frac{P_0}{\mu}, \frac{bw}{A}, \frac{a}{\gamma}$	$\dot{m} = \mu A \left[1 + \frac{\gamma-1}{2} \left(1 - \frac{bw}{a} \right)^2 \right]^{-\frac{1}{\gamma-1}} \rho_0 a \left(1 - \frac{bw}{a} \right),$ $\varepsilon = \left[1 + \frac{\gamma-1}{2} \left(1 - \frac{bw}{a} \right)^2 \right]^{-\frac{1}{\gamma-1}} \left(1 - \frac{bw}{a} \right) \left(\frac{bw}{a} \right)^{-1}$
M_{11}^3	(P, A, γ, Z, R)	$\dot{m} = \mu A \frac{P_0}{Z_0 R T_0} w \left(1 - \frac{\gamma-1}{2} \frac{w^2}{Z_0 R T_0} \right)^{-1},$ $\varepsilon = \left(1 - \frac{\gamma-1}{2} \frac{w^2}{Z_0 R T_0} \right)^{-1}$

Приложение

Установленное обозначение расчетных зависимостей		Составленные из выражений термодинамических параметров		Расчетные зависимости m в исходной и упрощенной формах, проверочные множители	
M_{12}^3	$w, P, \frac{a_0}{(\mu, A, \gamma)}$			$m = \mu A \gamma \frac{P}{a_0^2} w \left(1 - \frac{\gamma - 1}{2} \frac{w^2}{a_0^2}\right)^{-1},$ $m = \mu A \gamma \frac{P}{a_0^2} w, \frac{P}{a_0^2},$ $t = \left(1 - \frac{\gamma - 1}{2} \frac{w^2}{a_0^2}\right)^{-1}$	
M_{13}^3	$\delta w_0, P, \frac{a_0}{(\mu, A, \gamma)}$			$m = \mu A \left[1 - \frac{\gamma - 1}{2} \left(1 - \frac{\delta w_0}{a_0}\right)^2\right]^{-1} \gamma \left(1 - \frac{\delta w_0}{a_0}\right) \frac{P}{a_0},$ $m = \mu A \gamma P \frac{\delta w_0}{a_0^2},$ $t = \left[1 - \frac{\gamma - 1}{2} \left(1 - \frac{\delta w_0}{a_0}\right)^2\right]^{-1} \left(\frac{\delta w_0}{a_0}\right)^{-1} \left(1 - \frac{\delta w_0}{a_0}\right)$	
M_{14}^3	$w, P, \frac{a}{(\mu, A, \gamma)}$			$m = \mu A \gamma \frac{P}{a^2} w$	
M_{15}^3	$\delta w, P, \frac{a}{(\mu, A, \gamma)}$			$m = \mu A \gamma \left(1 - \frac{\delta w}{a}\right) \frac{P}{a},$ $m = \mu A \gamma \frac{P}{a^2} \delta w,$ $t = \left(1 - \frac{\delta w}{a}\right) \left(\frac{\delta w}{a}\right)^{-1}$	

Продолжение

Условие обозначение расчетных записей	Сочетание измеремых термогазодинамических параметров	Расчетные зависимости m в исходной и упрощеной формах, поправочный множитель k
M_{11}^4	$(\mu, \frac{w}{A}, \gamma, \frac{T_0}{Z_0}, P_0)$	$m = \mu A \frac{P_0}{Z_0 R T_0} w \left(1 - \frac{\gamma-1}{2} \frac{w^2}{Z_0 R T_0} \right)^{\frac{1}{\gamma-1}},$ $m = \mu A \cdot \frac{1}{Z_0 R T_0} w P_0,$ $k = \left(1 - \frac{\gamma-1}{2} \frac{w^2}{Z_0 R T_0} \right)^{\frac{1}{\gamma-1}}$
M_{12}^4	$(\mu, \frac{w}{A}, \frac{a_0}{\gamma})$	$m = \mu A \left(1 - \frac{\gamma-1}{2} \frac{w^2}{a_0^2} \right)^{\frac{1}{\gamma-1}} w T \frac{P_0}{a_0^2},$ $m = \mu A \cdot \frac{P_0}{a_0^2},$ $k = \left(1 - \frac{\gamma-1}{2} \frac{w^2}{a_0^2} \right)^{\frac{1}{\gamma-1}}$
M_{13}^4	$(\mu, \frac{w_0}{a_0}, \frac{P_0}{a_0}, \gamma)$	$m = \mu A \left[1 - \frac{\gamma-1}{2} \left(1 - \frac{w_0}{a_0} \right)^2 \right]^{\frac{1}{\gamma-1}} T \left(1 - \frac{w_0}{a_0} \right) \frac{P_0}{a_0},$ $m = \mu A \cdot \gamma \frac{P_0}{a_0^2} w_0,$ $k = \left[1 - \frac{\gamma-1}{2} \left(1 - \frac{w_0}{a_0} \right)^2 \right]^{\frac{1}{\gamma-1}} \left(1 - \frac{w_0}{a_0} \right) \left(\frac{w_0}{a_0} \right)^{-1}$

Продолжение

Условие обозначение расчетных зависимостей	Составная измерительная аппаратура измерительных параметров	Расчетные зависимости μ в исходной и упрощенной формах, используемые множества ϵ
M_{14}^4	$\frac{w}{\mu}, \frac{P_0}{A}, \frac{a}{\gamma}$	$\dot{\mu} = \mu A \left(1 + \frac{\gamma-1}{2} - \frac{aw^2}{a^2} \right)^{-\frac{1}{\gamma-1}} \gamma w \frac{P_0}{a^2},$ $\dot{\mu} = \mu A \epsilon \gamma w \frac{P_0}{a^2},$ $\epsilon = \left(1 + \frac{\gamma-1}{2} - \frac{w^2}{a^2} \right)^{-\frac{1}{\gamma-1}}$
M_{15}^4	$\frac{aw}{\mu}, \frac{P_0}{A}, \frac{a_0}{\gamma}$	$\dot{\mu} = \mu A \left[1 + \frac{\gamma-1}{2} \left(1 - \frac{aw}{a} \right)^2 \right]^{-\frac{1}{\gamma-1}} \gamma \left(1 - \frac{aw}{a} \right) \frac{P_0}{a^2},$ $\dot{\mu} = \mu A \epsilon \gamma aw \frac{P_0}{a^2},$ $\epsilon = \left[1 + \frac{\gamma-1}{2} \left(1 - \frac{aw}{a} \right)^2 \right]^{-\frac{1}{\gamma-1}} \left(1 - \frac{aw}{a} \right) \left(\frac{aw}{a} \right)^{-1}$
M_{21}^1	$\frac{P}{\mu}, \frac{P_0}{A}, \frac{P_0}{\gamma}$	$\dot{\mu} = \mu A \left\{ \frac{2}{\gamma-1} \left(\frac{P}{P_0} \right)^{-\frac{1}{\gamma-1}} \left[1 - \left(\frac{P}{P_0} \right)^{\frac{1}{\gamma-1}} \right] P_0 \right\}^{\frac{1}{2}},$ $\dot{\mu} = \mu A \epsilon \sqrt{2 \epsilon P_0 \left(1 - \frac{P}{P_0} \right)},$ $\epsilon = \left\{ \frac{2}{\gamma-1} \left(\frac{P}{P_0} \right)^{-\frac{1}{\gamma-1}} \left(1 - \frac{P}{P_0} \right)^{\frac{1}{\gamma-1}} \left[1 - \left(\frac{P}{P_0} \right)^{\frac{1}{\gamma-1}} \right] \right\}^{\frac{1}{2}}$

Приложение

Условие обозначение расчетных зависимостей	Составник измерительных термогазодинамических параметров	Расчетные зависимости и исходная в упрощенной форме, вправо отдельно множитель
M_{22}^1	$\frac{P_0}{(\mu, A)}, \frac{P_0}{(\mu, A, \gamma)}$	$\dot{m} = \mu A \left\{ \frac{2}{\gamma-1} P_0 P \left(1 - \frac{vP}{P_0} \right)^{-\frac{1}{\gamma}} \left[1 - \left(1 - \frac{vP}{P_0} \right)^{\frac{\gamma-1}{\gamma}} \right] \right\}^{\frac{1}{2}},$ $\dot{m} = \mu A \sqrt{2 \frac{v}{\gamma} P P_0}$
M_{22}^2	$\frac{P_0}{(\mu, A)}, \frac{P_0}{(\mu, A, \gamma)}$	$\dot{m} = \mu A \left\{ \frac{1}{\gamma-1} \left(\frac{vP}{P_0} \right)^{-1} \left(1 - \frac{vP}{P_0} \right)^{-\frac{1}{\gamma}} \left[1 - \left(1 - \left(1 - \frac{vP}{P_0} \right)^{\frac{\gamma-1}{\gamma}} \right) \right] \right\}^{\frac{1}{2}},$ $\dot{m} = \mu A \left\{ \frac{2}{\gamma-1} \left(\frac{P}{P_0} \right)^{\frac{2-\gamma}{\gamma}} \left[1 - \left(\frac{P}{P_0} \right)^{\frac{\gamma-1}{\gamma}} \right] P_0 P \right\}^{\frac{1}{2}},$ $\dot{m} = \mu A \sqrt{2 P_0 P \left(1 - \frac{P}{P_0} \right)^{\frac{\gamma-1}{\gamma}}},$
M_{22}^3	$\frac{P_0}{(\mu, A)}, \frac{P_0}{(\mu, A, \gamma)}$	$\dot{m} = \mu A \left\{ \frac{1}{\gamma-1} \left(\frac{P}{P_0} \right)^{\frac{2-\gamma}{\gamma}} \left(1 - \frac{P}{P_0} \right)^{-1} \left[1 - \left(\frac{P}{P_0} \right)^{\frac{\gamma-1}{\gamma}} \right] \right\}^{\frac{1}{2}},$ $\dot{m} = \mu A \left\{ \frac{2}{\gamma-1} P_0 \left(1 - \frac{vP}{P_0} \right)^{\frac{2}{\gamma}} \left[1 - \left(1 - \frac{vP}{P_0} \right)^{\frac{\gamma-1}{\gamma}} \right] \right\}^{\frac{1}{2}},$ $\dot{m} = \mu A \sqrt{2 \frac{v}{\gamma} P P_0},$ $\dot{m} = \mu A \left\{ \frac{1}{\gamma-1} \left(\frac{vP}{P_0} \right)^{-1} \left(1 - \frac{vP}{P_0} \right)^{\frac{2}{\gamma}} \left[1 - \left(1 - \frac{vP}{P_0} \right)^{\frac{\gamma-1}{\gamma}} \right] \right\}^{\frac{1}{2}}$

Продолжение

Условное обозначение расчетных зависимостей	Составляющие измеряемых термогидравлических параметров	Расчетные зависимости от в исходной и упрощенной формах, поправочный множитель μ
M_{23}^2	$\frac{p}{\mu}, \frac{p_0}{\mu}, \frac{P_0}{\gamma}$	$\dot{m} = \mu A \frac{\left\{ \frac{2\gamma}{\gamma-1} - \frac{P_0}{p_0} \left[1 - \left(\frac{p}{p_0} \right)^{\gamma-1} \right] \right\}^{\frac{1}{2}}}{\dot{m} = \mu A \cdot \sqrt{\frac{2}{\gamma}} \cdot P_0 \left(1 - \frac{p}{p_0} \right)},$ $\epsilon = \left\{ \frac{1}{\gamma-1} \left(\frac{p}{p_0} \right) \left(1 - \frac{p}{p_0} \right)^{-1} \left[1 - \left(\frac{p}{p_0} \right)^{\gamma-1} \right] \right\}^{\frac{1}{2}},$
M_{24}^2	$\frac{p_0}{\mu}, \frac{p_0}{\mu}, P_0$	$\dot{m} = \mu A \left(1 - \frac{p_0}{p_0} \right) \left\{ \frac{2\gamma}{\gamma-1} \left[1 - \left(1 - \frac{p_0}{p_0} \right)^{\gamma-1} \right] P_0 \right\}^{\frac{1}{2}},$ $\dot{m} = \mu A \cdot \sqrt{\frac{2}{\gamma}} \cdot \sqrt{2 \cdot \frac{p_0}{\gamma} P_0},$ $\epsilon = \left\{ \frac{1}{\gamma-1} \left(1 - \frac{p_0}{p_0} \right)^2 \left[1 - \left(1 - \frac{p_0}{p_0} \right)^{\gamma-1} \right] \left(\frac{p_0}{p_0} \right)^{-1} \right\}^{\frac{1}{2}},$
M_{25}^2	$\frac{p}{\mu}, \frac{p_0}{\mu}, \frac{P_0}{\gamma}$	$\dot{m} = \mu A \left\{ \frac{2\gamma}{\gamma-1} P_0 \left[\left(\frac{p}{p_0} \right)^{\gamma-1} - 1 \right] \right\}^{\frac{1}{2}},$ $\dot{m} = \mu A \cdot \sqrt{\frac{2}{\gamma}} \cdot \sqrt{2 P_0 \left(1 - \frac{p}{p_0} \right)},$ $\epsilon = \left\{ \frac{1}{\gamma-1} \left(1 - \frac{p}{p_0} \right)^{-1} \left[\left(\frac{p_0}{p} \right)^{\gamma-1} - 1 \right] \right\}^{\frac{1}{2}},$

Продолжение

Условие обоснования расчетных термодинамических параметров зависимости	Составленные термодинамические параметры	Расчетные зависимости либо исходные в упрощенной форме, поправочный множитель ϵ
M_{20}^2	$\frac{b_p}{\mu}, P_0, P_0$ (μ, A, γ)	$\dot{m} = \mu A \left\{ \frac{2\gamma}{\gamma-1} P_0 \left(1 - \frac{b_p}{P_0} \right)^{-1} \left[1 - \left(1 - \frac{b_p}{P_0} \right)^{\gamma-1} \right] \right\}^{\frac{1}{2}},$ $\dot{m} = \mu A \sqrt{\frac{\epsilon}{\gamma}} \sqrt{\frac{2 b_p}{\gamma} P},$ $\epsilon = \left\{ \frac{1}{\gamma-1} \left(\frac{b_p}{P_0} \right)^{-1} \left(1 - \frac{b_p}{P_0} \right)^{-1} \left[1 - \left(1 - \frac{b_p}{P_0} \right)^{\gamma-1} \right] \right\}^{\frac{1}{2}},$
M_{21}^4	$\frac{P}{\mu}, P_0, T_0$ (μ, A, γ, Z_0, R)	$\dot{m} = \mu A \left\{ \frac{2\gamma}{\gamma-1} \left(\frac{P}{P_0} \right)^{-2 \frac{\gamma-1}{\gamma}} \left[1 - \left(\frac{P}{P_0} \right)^{\gamma-1} \right] \frac{P_0}{Z_0 R T_0} \right\}^{\frac{1}{2}},$ $\dot{m} = \mu A \sqrt{\frac{P}{Z_0 R T_0}} \sqrt{\frac{2 \left(1 - \frac{P}{P_0} \right)}{\left(1 - \frac{P}{P_0} \right)^{\gamma-1} \left[1 - \left(\frac{P}{P_0} \right)^{\gamma-1} \right]}},$ $\epsilon = \left\{ \frac{\gamma}{\gamma-1} \left(\frac{P}{P_0} \right)^{-2 \frac{\gamma-1}{\gamma}} \left(1 - \frac{P}{P_0} \right)^{-1} \left[1 - \left(\frac{P}{P_0} \right)^{\gamma-1} \right] \right\}^{\frac{1}{2}},$
M_{22}^4	$\frac{b_p}{\mu}, P_0, T_0$ (μ, A, γ, Z_0, R)	$\dot{m} = \mu A \frac{P_0}{\sqrt{Z_0 R T_0}} \left\{ \frac{2\gamma}{\gamma-1} \left(1 - \frac{b_p}{P_0} \right)^{\frac{2}{\gamma}} \left[1 - \left(1 - \frac{b_p}{P_0} \right)^{\gamma-1} \right] \right\}^{\frac{1}{2}},$ $\dot{m} = \mu A \sqrt{\frac{\epsilon}{Z_0 R}} \sqrt{\frac{2 b_p}{\gamma} \frac{P_0}{T_0}},$ $\epsilon = \left\{ \frac{\gamma}{\gamma-1} \left(\frac{b_p}{P_0} \right)^{-1} \left(1 - \frac{b_p}{P_0} \right)^{\frac{2}{\gamma}} \left[1 - \left(1 - \frac{b_p}{P_0} \right)^{\gamma-1} \right] \right\}^{\frac{1}{2}},$

Продолжение

Числовое обозначение расчетных зависимостей	Составные измеряемых термогидравлических параметров	Расчетные зависимости от исходной и упрощенной формах, поправочный множитель ϵ
M_{23}^4	$\frac{P}{\mu}, \frac{P_0}{A}, \frac{P}{\gamma}$	$\bar{m} = \mu A \left\{ \left(\frac{2}{\gamma-1} \left(\frac{P}{P_0} \right)^{\frac{1}{\gamma}} - P_0 \left[1 - \left(\frac{P}{P_0} \right)^{\frac{1}{\gamma}} \right] \right)^{\frac{1}{\gamma-1}} \right\}^{\frac{1}{2}},$ $\bar{m} = \mu A \sqrt{2 \rho P_0 \left(1 - \frac{P}{P_0} \right)^{\frac{1}{\gamma-1}} \left[1 - \left(\frac{P}{P_0} \right)^{\frac{1}{\gamma}} \right]^{\frac{1}{\gamma-1}}},$ $\epsilon = \left\{ \frac{\gamma}{\gamma-1} \left(\frac{P}{P_0} \right)^{\frac{1}{\gamma}} \left(1 - \frac{P}{P_0} \right)^{-1} \left[1 - \left(\frac{P}{P_0} \right)^{\frac{1}{\gamma}} \right]^{\frac{1}{\gamma-1}} \right\}^{\frac{1}{2}},$ $\bar{m} = \mu A \left\{ \frac{2}{\gamma-1} P_0 \rho \left(1 - \frac{\gamma P}{P_0} \right)^{\frac{1}{\gamma}} \left[1 - \left(1 - \frac{\gamma P}{P_0} \right)^{\frac{1}{\gamma}} \right]^{\frac{1}{\gamma-1}} \right\}^{\frac{1}{2}},$ $\bar{m} = \mu A \sqrt{2 \delta P \rho},$ $\epsilon = \left\{ \frac{\gamma}{\gamma-1} \left(\frac{\gamma P}{P_0} \right)^{-1} \left(1 - \frac{\gamma P}{P_0} \right)^{\frac{1}{\gamma}} \left[1 - \left(1 - \frac{\gamma P}{P_0} \right)^{\frac{1}{\gamma}} \right]^{\frac{1}{\gamma-1}} \right\}^{\frac{1}{2}},$
M_{24}^4	$\frac{\gamma P}{\mu}, \frac{P_0}{A}, \frac{P}{\gamma}$	$\bar{m} = \mu A \left\{ \frac{2}{\gamma-1} P_0 \rho^2 \frac{Z_0 R T_0}{P_0} \left[1 - \left(\frac{P}{P_0} \right)^{\frac{1}{\gamma-1}} \right]^{\frac{1}{2}},$ $\bar{m} = \mu A \sqrt{2 P_0 \rho \left(1 - \rho \frac{Z_0 R T_0}{P_0} \right)^{\frac{1}{\gamma-1}}},$ $\epsilon = \left\{ \frac{1}{\gamma-1} \rho \frac{Z_0 R T_0}{P_0} \left(1 - \rho \frac{Z_0 R T_0}{P_0} \right)^{-1} \left[1 - \left(\rho \frac{Z_0 R T_0}{P_0} \right)^{\frac{1}{\gamma-1}} \right]^{\frac{1}{2}} \right\}^{\frac{1}{2}},$
M_{25}^4	(μ, A, γ, Z_0, R)	

Приложение

Условное обозначение		Составляя ищущих термомеханических параметров	Расчетные зависимости m в исходной и упрощенной формах, параметр ε
M_{20}^4	$(\mu, \frac{P}{A}, \frac{P}{A}, T_0, Z_0, T_0)$		$m = \mu A \left[\frac{2}{\gamma-1} P_0 \left(\frac{Z_0 R T_0}{P} - 1 \right) \right]^{\frac{1}{2}},$ $m = \mu A \varepsilon \sqrt{\frac{1}{\gamma-1}} 2 \sqrt{P_0 \left[\sqrt{\frac{Z_0 R T_0}{P}} - 1 \right]^{\frac{1}{2}}},$ $\varepsilon = \left[\frac{1}{2} \left[1 + \sqrt{1 + \frac{Z_0 R T_0}{P}} \right] \right]^{\frac{1}{2}},$
M_{31}^1	$(\mu, \frac{a}{A}, \frac{a_0}{A}, \gamma)$		$m = \mu A \frac{a_0}{A} \left\{ \frac{2}{\gamma-1} \left[1 - \left(\frac{a}{a_0} \right)^2 \right] \right\}^{\frac{1}{2}},$ $m = \mu A \varepsilon \sqrt{\frac{1}{\gamma-1}} 2 \frac{a_0}{A} \sqrt{1 - \frac{a}{a_0}},$ $\varepsilon = \left[\frac{1}{2} \left(1 + \frac{a}{a_0} \right) \right]^{\frac{1}{2}},$
M_{32}^1	$(\mu, \frac{a_0}{A}, \frac{a_0}{A}, \gamma)$		$m = 2 \mu A \left\{ \frac{1}{\gamma-1} \frac{a_0}{A} \left(1 - \frac{a_0}{a_0} \right) \right\}^{\frac{1}{2}},$ $m = 2 \mu A \varepsilon \sqrt{\frac{1}{\gamma-1}} \frac{a_0}{A} \sqrt{1 - \frac{a_0}{a_0}},$ $\varepsilon = \left(1 - \frac{a_0}{2 a_0} \right)^{\frac{1}{2}},$

Продолжение

Условные обозначение расчётных зависимостей	Соответствующие термогидравлические параметры	Расчетные зависимости m в исходной и упрощенной формах, проверочные выражения
M_{32}^2	$(\mu, \frac{P_0}{A}, \frac{a_0}{\gamma}, \frac{a_0}{A}, \frac{a_0}{\gamma})$	$m=2 \mu A \rho_0 \left[\frac{1}{\gamma-1} \left(1 - \frac{3a}{a_0} \right)^{\frac{4}{\gamma-1}} \delta a a_0 \left(1 - \frac{3a}{2a_0} \right) \right]^{\frac{1}{2}},$ $\delta = 2 \mu A \epsilon \sqrt{\frac{1}{\gamma-1}} \rho_0 \sqrt{3a a_0},$ $\epsilon = \left[\left(1 - \frac{3a}{a_0} \right)^{\frac{4}{\gamma-1}} \left(1 - \frac{3a}{2a_0} \right) \right]^{\frac{1}{2}},$
M_{41}^1	$(\mu, \frac{P_0}{A}, \frac{a}{\gamma}, \frac{T_0}{\gamma}, \frac{Z_0}{\gamma}, R)$	$m = \mu A \rho \left\{ \frac{2}{\gamma-1} \gamma Z_0 R T_0 \left[1 - \frac{a^2}{\gamma Z_0 R T_0} \right] \right\}^{\frac{1}{2}},$ $m = 2 \mu A \epsilon \sqrt{\frac{1}{\gamma-1}} \rho \sqrt{\gamma Z_0 R T_0} \sqrt{1 - \frac{a}{\sqrt{\gamma Z_0 R T_0}}},$ $\epsilon = \left[\frac{1}{2} \left(1 + \frac{a}{\sqrt{\gamma Z_0 R T_0}} \right) \right]^{\frac{1}{2}},$
M_{41}^3	$(\mu, \frac{P_0}{A}, \frac{a}{\gamma}, \frac{T_0}{\gamma}, \frac{Z_0}{\gamma}, R)$	$m = \mu A \gamma \frac{P_0}{a^2} \left[\frac{2}{\gamma-1} \gamma Z_0 R T_0 \left(1 - \frac{a^2}{\gamma Z_0 R T_0} \right) \right]^{\frac{1}{2}},$

Приложение

Условное обозначение расчетных зависимостей	Составия измеренных термогазодинамических параметров	Расчетные зависимости m в исходной и упрощенной формах, поправочный множитель μ
M_{q1}^1	(μ, A, γ, Z_0, R)	$m = \mu A \gamma \frac{P_0}{a^3} \left(\frac{P_0}{\gamma Z_0 R T_0} \right)^{\frac{1}{\gamma-1}} \left[\frac{2}{\gamma-1} \gamma Z_0 R T_0 \left(1 - \frac{a^2}{\gamma Z_0 R T_0} \right)^{\frac{1}{2}}$

О б о з н а ч е н и я :

A — площадь проходного сечения канала;

γ — показатель изоэнтропии;

Z_0 — коэффициент сжимаемости изоэнтропически заторможенного газа;

R — универсальная газовая постоянная;

μ — коэффициент расхода;

m — массовый расход газа.

3. ТРЕБОВАНИЯ К ПОРЯДКУ ПОЛУЧЕНИЯ ИСХОДНЫХ ФОРМУЛ ДЛЯ ОЦЕНКИ ПОГРЕШНОСТИ ИЗМЕРЕНИЯ МАССОВОГО РАСХОДА

3.1. Значение относительного среднего квадратического отклонения случайной составляющей погрешности измерения массового расхода на основе расчетной зависимости M_{mn}^t рассчитывают по формуле

$$S_0(\dot{m})_{mn}^t = \left\{ \sum_{i=1}^t [\psi_m(x_i)_{mn}^t]^2 \cdot [S_0(x_i)_{mn}^t]^2 \right\}^{\frac{1}{2}}, \quad (1)$$

где x_i — обобщенный символ параметров в расчетной зависимости M_{mn}^t ;

$S_0(x_i)_{mn}^t$ — относительные средние квадратические отклонения случайных составляющих погрешностей измерения параметра x_i ;

$\psi_m(x_i)_{mn}^t$ — коэффициенты влияния погрешностей измерения параметров на погрешность измерения массового расхода;

t — число параметров в расчетной зависимости M_{mn}^t .

3.2. Коэффициенты влияния $\psi_m(x_i)_{mn}^t$ определяют по формуле

$$\psi_m(x_i)_{mn}^t = \frac{\partial m_{mn}^t}{\partial x_i} \cdot \frac{x_i}{m_{mn}^t}, \quad (2)$$

где $\frac{\partial m_{mn}^t}{\partial x_i}$ — частные производные от массового расхода, выраженного расчетной зависимостью M_{mn}^t , по параметрам x_i .

3.3. Относительное среднее квадратическое отклонение случайной составляющей погрешности поправочного множителя ε_{mn}^t рассчитывают по формуле

$$S_0(\varepsilon)_{mn}^t = \left\{ \sum_{i=1}^r [\psi_\varepsilon(x_i)_{mn}^t]^2 \cdot [S_0(x_i)_{mn}^t]^2 \right\}^{\frac{1}{2}}, \quad (3)$$

где $\psi_\varepsilon(x_i)_{mn}^t$ — коэффициенты влияния погрешностей измерения параметров x_i в выражениях для поправочных множителей ε_{mn}^t на погрешность определения их значений;

r — число параметров x_i в выражениях для ε_{mn}^t .

3.4. Коэффициенты влияния $\psi_\varepsilon(x_i)_{mn}^t$ определяют по формуле

$$\psi_\varepsilon(x_i)_{mn}^t = \frac{\partial \varepsilon_{mn}^t}{\partial x_i} \cdot \frac{x_i}{\varepsilon_{mn}^t}, \quad (4)$$

где $\frac{\partial \epsilon_m^t}{\partial x_i}$ — частные производные от поправочного множителя по параметрам x_i .

3.5. Пределы относительной неисключенной систематической составляющей погрешности результата измерения массового расхода рассчитывают по формуле

$$\Theta_0(m)_{mn}^t = k \left\{ \sum_{i=1}^t [\psi_m(x_i)_{mn}^t]^2 \cdot [\Theta_0(x_i)_{mn}^t]^2 \right\}^{\frac{1}{2}}, \quad (5)$$

где $\Theta_0(x_i)_{mn}^t$ — пределы относительных неисключенных систематических составляющих погрешностей параметров x_i ;

k — коэффициент, определяемый в соответствии с ГОСТ 8.207—76.

Пределы относительной неисключенной систематической составляющей погрешности поправочного множителя ϵ_m^t рассчитывают по формуле

$$\Theta_0(m)_{mn}^t = k \left\{ \sum_{i=1}^t [\psi_m(x_i)_{mn}^t]^2 \cdot [\Theta_0(x_i)_{mn}^t]^2 \right\}^{\frac{1}{2}}. \quad (6)$$

3.6. Пределы суммарной погрешности результата измерения расхода рассчитывают по методике, регламентированной ГОСТ 8.207—76.

3.7. Пример получения исходных формул для расчета погрешности измерения массового расхода газа приведен в справочном приложении.

ПРИЛОЖЕНИЕ
Справочное

**ПРИМЕР ПОЛУЧЕНИЯ ИСХОДНЫХ ФОРМУЛ ДЛЯ РАСЧЕТА
ПОГРЕШНОСТИ ИЗМЕРЕНИЯ МАССОВОГО РАСХОДА ГАЗА**

Для расчетной зависимости $M_{\dot{m}}^4$

$$\dot{m} = \mu A \frac{P_0}{\sqrt{Z_0 R T_0}} \left\{ \frac{2}{\gamma-1} \left(1 - \frac{\delta P}{P_0} \right)^{\frac{2}{\gamma}} \left[1 - \left(1 - \frac{\delta P}{P_0} \right)^{\frac{\gamma-1}{\gamma}} \right] \right\}^{\frac{1}{2}}$$

или

$$\dot{m} = \mu A \frac{\epsilon}{\sqrt{Z_0 R}} \sqrt{\frac{2 \delta P}{\gamma-1} \frac{P_0}{T_0}},$$

$$\text{где } \epsilon = \left\{ \frac{2}{\gamma-1} \left(1 - \frac{\delta P}{P_0} \right)^{-1} \left(1 - \frac{\delta P}{P_0} \right)^{\frac{2}{\gamma}} \left[1 - \left(1 - \frac{\delta P}{P_0} \right)^{\frac{\gamma-1}{\gamma}} \right] \right\}^{\frac{1}{2}},$$

Формулы (1) и (3) настоящего стандарта записывают в виде

$$\begin{aligned} S_0(\dot{m}) = & \{ [\psi_{\dot{m}}(\mu) \cdot S_0(\mu)]^2 + [\psi_{\dot{m}}(A) \cdot S_0(A)]^2 + [\psi_{\dot{m}}(\gamma) \cdot S_0(\gamma)]^2 + \\ & + [\psi_{\dot{m}}(P_0) \cdot S_0(P_0)]^2 + [\psi_{\dot{m}}(Z_0) \cdot S_0(Z_0)]^2 + [\psi_{\dot{m}}(\delta P) \cdot S_0(\delta P)]^2 + [\psi_{\dot{m}}(P_0) \cdot S_0(P_0)]^2 + \\ & + [\psi_{\dot{m}}(T_0) \cdot S_0(T_0)]^2 \}^{\frac{1}{2}} \end{aligned} \quad (1)$$

и

$$\begin{aligned} S_0(\dot{m}) = & \{ [\psi_{\dot{m}}(\mu) \cdot S_0(\mu)]^2 + [\psi_{\dot{m}}(A) \cdot S_0(A)]^2 + [\psi_{\dot{m}}(\epsilon) \cdot S_0(\epsilon)]^2 + [\psi_{\dot{m}}(R) \cdot S_0(R)]^2 + \\ & + [\psi_{\dot{m}}(T_0) \cdot S_0(T_0)]^2 + [\psi_{\dot{m}}(Z_0) \cdot S_0(Z_0)]^2 + [\psi_{\dot{m}}(\delta P) \cdot S_0(\delta P)]^2 + \\ & + [\psi_{\dot{m}}(P_0) \cdot S_0(P_0)]^2 \}^{\frac{1}{2}}, \end{aligned} \quad (2)$$

$$\text{где } S_0(\epsilon) = \{ [\psi_{\epsilon}(\delta P) \cdot S_0(\delta P)]^2 + [\psi_{\epsilon}(P_0) \cdot S_0(P_0)]^2 + [\psi_{\epsilon}(\gamma) \cdot S_0(\gamma)]^2 \}^{\frac{1}{2}}. \quad (3)$$

Коэффициенты влияния в формуле (1) равны

$$\psi_m(\mu) = \frac{\partial \dot{m}}{\partial \mu} \frac{\mu}{\dot{m}} = 1;$$

$$\psi_m(A) = \frac{\partial \dot{m}}{\partial A} \frac{A}{\dot{m}} = 1;$$

$$\psi_m(R) = \frac{\partial \dot{m}}{\partial R} \frac{R}{\dot{m}} = 0,5;$$

$$\psi_m(Z_0) = \frac{\partial \dot{m}}{\partial Z_0} \frac{Z_0}{\dot{m}} = 0,5;$$

$$\psi_m(T_0) = \frac{\partial \dot{m}}{\partial T_0} \frac{T_0}{\dot{m}} = 0,5;$$

$$\psi_m(\gamma) = \frac{\partial \dot{m}}{\partial \gamma} \frac{1}{\dot{m}} = \frac{1}{2(\gamma-1)} \left[\frac{2 - \left(1 - \frac{\delta P}{P_0}\right)^{\frac{1}{\gamma}}}{1 - \left(1 - \frac{\delta P}{P_0}\right)^{\frac{1}{\gamma}}} \ln \left(1 - \frac{\delta P}{P_0}\right)^{\frac{1}{\gamma}} \right];$$

$$\psi_m(P_0) = \frac{\partial \dot{m}}{\partial P_0} \frac{P_0}{\dot{m}} = \frac{1}{\gamma} \frac{\frac{\delta P}{P_0}}{1 - \frac{\delta P}{P_0}} \left\{ 1 + \gamma \frac{1 - \frac{\delta P}{P_0}}{\frac{\delta P}{P_0}} - \frac{\gamma-1}{2} \frac{\left(1 - \frac{\delta P}{P_0}\right)^{\frac{1}{\gamma}}}{1 - \left(1 - \frac{\delta P}{P_0}\right)^{\frac{1}{\gamma}}} \right\};$$

$$\psi_m(\delta P) = \frac{\partial \dot{m}}{\partial \delta P} \frac{\delta P}{\dot{m}} = \frac{1}{\gamma} \frac{\frac{\delta P}{P_0}}{1 - \frac{\delta P}{P_0}} \left[1 - \frac{\gamma-1}{2} \frac{\left(1 - \frac{\delta P}{P_0}\right)^{\frac{1}{\gamma}}}{1 - \left(1 - \frac{\delta P}{P_0}\right)^{\frac{1}{\gamma}}} \right].$$

в формулах (2) и (3)

$$\psi_m(\mu) = \psi_m(A) = \psi_m(\epsilon) = 1;$$

$$\psi_m(\delta P) = \psi_m(P_0) = \psi_m(Z_0) = \psi_m(R) = \psi_m(T_0) = 0,5;$$

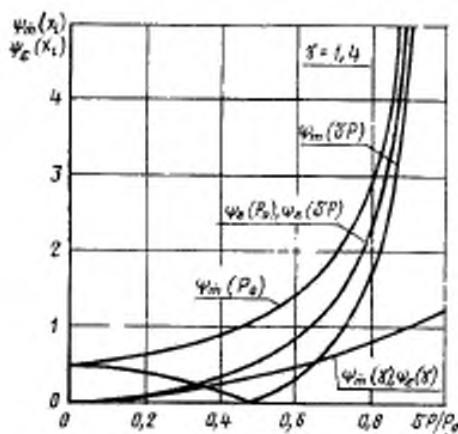
$$\psi_e(\gamma) = \frac{\partial \epsilon}{\partial \gamma} - \frac{1}{\gamma} = \psi_m(\gamma);$$

$$\psi_e(\delta P) = \frac{\partial \epsilon}{\partial \delta P} - \frac{\delta P}{\gamma} = \frac{1}{\gamma} \frac{\frac{\delta P}{P_0}}{1 - \frac{\delta P}{P_0}} \left[1 + \frac{1}{2} \frac{1 - \frac{\delta P}{P_0}}{\frac{\delta P}{P_0}} - \frac{\gamma - 1}{2} \frac{\left(1 - \frac{\delta P}{P_0}\right)^{\frac{1-\gamma}{\gamma}}}{1 - \left(1 - \frac{\delta P}{P_0}\right)^{\frac{1-\gamma}{\gamma}}} \right];$$

$$\psi_e(P_0) = \psi_e(\delta P).$$

Зависимости абсолютных значений коэффициентов влияния $\psi_m(\gamma)$, $\psi_m(P_0)$, $\psi_m(\delta P)$, $\psi_e(\delta P)$ и поправочного множителя e от относительной разности давлений $\delta P/P_0$ для различных показателей изоэнтропы γ могут быть рассчитаны заранее и представлены в виде таблиц или графиков.

Для газов с показателем изоэнтропы $\gamma=1,4$ такие зависимости приведены на чертеже.



Если при измерении массового расхода газа относительные разности между давлением изоэнтропически заторможенного газа и статическим давлением $\delta P/P_0 = (P_0 - P)/P_0$ изменяются, например от 0,01 до 0,02, то коэффициенты влияния могут быть приняты равными

$$\psi_m(\delta P) = 0,490;$$

$$\psi_m(P_0) = 0,510;$$

$$\psi_m(\gamma) = \psi_e(\gamma) = 0,008;$$

$$\psi_m(\delta P) = \psi_e(P_0) = 0,010.$$

Тогда формулы (1)–(3) можно записать соответственно в виде

$$S_0(m) = (S_0(\mu)^2 + S_0(A)^2 + 0,000064 S_0(\gamma)^2 + 0,25 [S_0(R)^2 + S_0(Z_0)^2 + S_0(T_0)^2] +$$

$$+ 0,24 S_0(\delta P)^2 + 0,26 S_0(P_0)^2)^{\frac{1}{2}},$$

$$S_0(m) = (S_0(\mu)^2 + S_0(A)^2 + S_0(\varepsilon)^2 + 0,25 [S_0(R)^2 + S_0(Z_0)^2 + S_0(T_0)^2 + S_0(\delta P)^2 +$$

$$+ S_0(P_0)^2])^{\frac{1}{2}},$$

$$S_0(\varepsilon) = \{0,0001 [S_0(\delta P)^2 + S_0(P_0)^2] + 0,000064 S_0(\gamma)^2\}^{\frac{1}{2}}.$$

Аналогично находят числовые значения коэффициентов влияния в формуле (4) настоящего стандарта при оценке относительной неисключенной систематической составляющей погрешности.

Редактор *В. Н. Шалаева*
Технический редактор *Н. П. Замолодчикова*
Корректор *В. Ф. Малютина*

Сдано в наб. 03.07.86 Подп. к печ. 15.09.86 1,5 усл. п. л. 1,5 усл. хр.-отт. 1,00 уч.-изд. л.
Тираж 8 000 Цена 5 коп.

Ордена «Знак Почета» Издательство стандартов, 123640, Москва, ГСП, Новотрехстенский пер., 3
Тип. «Московский печатник», Москва, Лялин пер., 6, Зак. 2340