

**Государственная система обеспечения  
единства измерений**

**АЛГОРИТМЫ ПОСТРОЕНИЯ  
ГРАДУИРОВОЧНЫХ ХАРАКТЕРИСТИК  
СРЕДСТВ ИЗМЕРЕНИЙ СОСТАВА  
ВЕЩЕСТВ И МАТЕРИАЛОВ  
И ОЦЕНИВАНИЕ ИХ ПОГРЕШНОСТЕЙ  
(НЕОПРЕДЕЛЕННОСТЕЙ)**

**Оценивание погрешности (неопределенности)  
линейных градуировочных характеристик  
при использовании метода наименьших квадратов**

Издание официальное

**Предисловие**

**1 РАЗРАБОТАНЫ** Федеральным государственным унитарным предприятием «Всероссийский научно-исследовательский институт метрологии им. Д.И. Менделеева» (ФГУП «ВНИИМ им. Д.И. Менделеева») Госстандарта России

**ВНЕСЕНЫ** Управлением метрологии Госстандарта России

**2 ПРИНЯТЫ И ВВЕДЕНЫ В ДЕЙСТВИЕ** Постановлением Госстандарта России от 14 мая 2003 г. № 142-ст

**3 ВВЕДЕНЫ ВПЕРВЫЕ**

© ИПК Издательство стандартов, 2003

Настоящие рекомендации не могут быть полностью или частично воспроизведены, тиражированы и распространены в качестве официального издания без разрешения Госстандарта России

**Содержание**

1 Область применения . . . . .	1
2 Определения и обозначения . . . . .	1
3 Построение линейных градуировочных характеристик средств измерений (ГХ СИ) методом наименьших квадратов (МНК) . . . . .	2
4 Оценивание характеристик погрешности (неопределенности) построения ГХ СИ . . . . .	2
5 Планирование измерений при построении линейных ГХ СИ. . . . .	5
6 Контроль стабильности ГХ СИ . . . . .	5
Приложение А Пример построения градуировочной характеристики . . . . .	6
Приложение Б Библиография. . . . .	8

## РЕКОМЕНДАЦИИ ПО МЕТРОЛОГИИ

Государственная система обеспечения единства измерений

АЛГОРИТМЫ ПОСТРОЕНИЯ ГРАДУИРОВОЧНЫХ ХАРАКТЕРИСТИК СРЕДСТВ  
ИЗМЕРЕНИЙ СОСТАВА ВЕЩЕСТВ И МАТЕРИАЛОВ И ОЦЕНИВАНИЕ  
ИХ ПОГРЕШНОСТЕЙ (НЕОПРЕДЕЛЕННОСТЕЙ)Оценивание погрешности (неопределенности) линейных градуировочных характеристик  
при использовании метода наименьших квадратов

Дата введения 2004—01—01

## 1 Область применения

Настоящие рекомендации распространяются на методы планирования измерительного эксперимента и оценивания характеристик погрешности (неопределенности) построения линейных градуировочных характеристик средств измерений состава веществ и материалов (ГХ СИ) методом наименьших квадратов (МНК).

## 2 Определения и обозначения

2.1 В настоящих рекомендациях применены следующие термины с соответствующими определениями:

**градуировочная характеристика средства измерения состава веществ и материалов:** Функциональная зависимость между входной ( $x$ ) и выходной ( $y$ ) величинами, построенная на основе значений градуировочных смесей и результатов измерений соответствующих выходных величин в  $N$  точках диапазона измерений ( $x_i, y_i$ ), где  $i = 1, \dots, N; j = 1, \dots, n$  [1], [2];

**оценка стандартной неопределенности по типу А:** Оценка на основании результатов многократных измерений [1], [2];

**оценка стандартной неопределенности по типу В:** Оценка на основании априорной информации [1], [2].

2.2 В настоящих рекомендациях применены следующие обозначения:

$S(y)$  — среднее квадратическое отклонение (СКО) однократного измерения выходной величины;

$S(\bar{y})$  — СКО среднего значения выходной величины;

$u_A(y)$  — стандартная неопределенность среднего значения выходной величины, оцененная по типу А;

$u_B(\bar{y})$  — стандартная неопределенность среднего значения выходной величины, оцененная по типу В;

$u_B(x)$  — стандартная неопределенность градуировочной смеси, оцененная по типу В;

$S_B(x)$  — СКО неисключенной систематической погрешности градуировочных смесей;

$S_\Sigma(x)$  — СКО погрешности построения ГХ СИ в точке  $x$ ;

$u_\Sigma(x)$  — суммарная стандартная неопределенность построения ГХ СИ в точке  $x$ ;

$U_p(x)$  — расширенная неопределенность построения ГХ СИ в точке  $x$ ;

$\text{cov}(x_i, x_j)$  — ковариация погрешностей  $i, j$  градуировочных смесей;

ГХ — градуировочная характеристика;

СИ — средство измерения.

### 3 Построение линейных градуировочных характеристик средств измерений (ГХ СИ) методом наименьших квадратов (МНК)

3.1 Исходными данными для построения ГХ СИ являются результаты измерений  $(x_i, y_{ij})$ , где  $i = 1, \dots, N; j = 1, \dots, n$ .

3.2 ГХ СИ задается в виде:

$$y = a_0 + b(x - \bar{x}), \quad (1)$$

где

$$\bar{x} = \frac{1}{N} \sum_{i=1}^N x_i. \quad (2)$$

3.3 Оценки параметров ГХ СИ вычисляют по формулам:

$$a_0 = \frac{\sum_{i=1}^N \bar{y}_i}{N}, \quad (3)$$

$$b = \frac{\sum_{i=1}^N \bar{y}_i (x_i - \bar{x})}{\sum_{i=1}^N (x_i - \bar{x})^2}, \quad (4)$$

где

$$\bar{y}_i = \frac{1}{n} \sum_{j=1}^n y_{ij}. \quad (5)$$

### 4 Оценивание характеристик погрешности (неопределенности) построения ГХ СИ\*

4.1 Источниками погрешности (неопределенности) построения ГХ СИ являются:

- случайные погрешности измерения выходной величины  $y_{ij}$ ,
- систематические погрешности градуировочных смесей  $x_i$ .

4.2 Оценивание СКО (стандартной неопределенности) случайной погрешности измерения выходной величины

4.2.1 При многократных равноточных измерениях (независимость СКО от точки диапазона) СКО (стандартную неопределенность) выходной величины  $y$  вычисляют на основании экспериментальных данных (оценивание по типу А) по формуле

$$u_A(\bar{y}) = \sqrt{\frac{1}{N \cdot n \cdot (n-1)} \sum_{i=1}^N \sum_{j=1}^n (y_{ij} - \bar{y}_i)^2} = S(\bar{y}) = \frac{S(y)}{\sqrt{n}}. \quad (6)$$

4.2.2 При однократных измерениях СКО (стандартная неопределенность) выходной величины

\* В ФГУП «ВНИИМ им. Д.И. Менделеева» разработана программа обработки данных и оценивания характеристик погрешности (неопределенности) построения градуировочных характеристик средств измерений в соответствии с настоящими Рекомендациями.

у может быть рассчитана по типу В, используя паспортные данные средства измерения о сходимости показаний, по формуле

$$u_B(y) = S_{\text{сход}}, \quad (7)$$

где  $S_{\text{сход}}$  — СКО случайной погрешности средства измерения.

4.3 СКО систематической погрешности (стандартную неопределенность) градуировочных смесей обычно оценивают на основании информации о границах допустимых погрешностей градуировочных смесей (по типу В) по формулам:

$$u_B^2(x) = \frac{\theta^2(x)}{3} = S^2 \theta(x) — \quad (8)$$

если нормируют абсолютные погрешности  $[\theta(x)]$  градуировочных смесей;

$$u_B^2(x) = x^2 \frac{\delta^2(x)}{3} = S_\theta^2(x) — \quad (9)$$

если нормируют относительные погрешности  $[\delta(x)]$  градуировочных смесей.

#### 4.4 Оценивание корреляции между погрешностями градуировочных смесей

4.4.1 Если градуировочные смеси готовились независимо, то в большинстве случаев можно считать их погрешности независимыми, в этом случае коэффициент корреляции равен нулю и ковариацию оценивают по формуле

$$\text{cov}(x_i, x_j) = u_{ij}(x) = 0.$$

4.4.2 Если градуировочные смеси готовились разбавлением основной смеси или с использованием одинаковых и тех же стандартных образцов, то корреляция между погрешностями их приготовления может достичь 1, что соответствует присутствию постоянной систематической погрешности градуировочных смесей, в этом случае ковариацию оценивают по формуле

$$\text{cov}(x_i, x_j) = u_{ij}(x) = \frac{\Theta(x_i) \Theta(x_j)}{3}.$$

#### 4.5 Оценивание СКО погрешности (суммарной стандартной неопределенности) построения ГХ СИ

4.5.1 Если корреляция погрешностей градуировочных смесей отсутствует и характеристики абсолютных погрешностей градуировочных смесей остаются постоянными на всем диапазоне изменения входной величины, то СКО погрешности (суммарную стандартную неопределенность) построения ГХ СИ вычисляют по формуле

$$\begin{aligned} u_\Sigma(x) &= \sqrt{\frac{1}{N} + \frac{(x - \bar{x})^2}{\sum_{i=1}^N (x_i - \bar{x})^2}} \times \sqrt{u_A^2(\bar{y}) + b^2 u_B^2(x)} = \\ &= \sqrt{\frac{1}{N} + \frac{(x - \bar{x})^2}{\sum_{i=1}^N (x_i - \bar{x})^2}} \times \sqrt{S^2(\bar{y}) + b^2 \frac{\theta^2}{3}} = S_\Sigma(x), \end{aligned} \quad (10)$$

где  $\theta$  — границы абсолютных погрешностей градуировочных смесей.

Если корреляция погрешностей градуировочных смесей отсутствует, а характеристики погрешности градуировочных смесей зависят от точки диапазона, то СКО погрешности (суммарную стандартную неопределенность) построения ГХ СИ вычисляют по формуле

$$\begin{aligned}
 u_{\Sigma}(x) &= \sqrt{\left( \frac{1}{N} + \frac{(x - \bar{x})^2}{\sum_{i=1}^N (x_i - \bar{x})^2} \right) u_A^2(\bar{y}) + b^2 \left( \frac{\sum_{i=1}^N u_B^2(x_i)}{N^2} + \frac{(x - \bar{x})^2 \sum_{i=1}^N u_B^2(x_i) (x_i - \bar{x})^2}{\left( \sum_{i=1}^N (x_i - \bar{x})^2 \right)^2} \right)} = \\
 &= \sqrt{\left( \frac{1}{N} + \frac{(x - \bar{x})^2}{\sum_{i=1}^N (x_i - \bar{x})^2} \right) S^2(\bar{y}) + b^2 \left( \frac{\sum_{i=1}^N \theta^2(x_i)}{3N^2} + \frac{(x - \bar{x})^2 \sum_{i=1}^N \theta^2(x_i) (x_i - \bar{x})^2}{3 \left( \sum_{i=1}^N (x_i - \bar{x})^2 \right)^2} \right)} = S_{\Sigma}(x), \quad (11)
 \end{aligned}$$

где  $\theta(x)$  — границы абсолютных погрешностей градуировочных смесей в точке  $x$ .

4.5.2 Если корреляция погрешностей градуировочных смесей присутствует и характеристики абсолютных погрешностей градуировочных смесей остаются постоянными на всем диапазоне изменения входной величины, то СКО погрешности (суммарную стандартную неопределенность) построения ГХ СИ вычисляют по формуле

$$\begin{aligned}
 u_{\Sigma}(X) &= \sqrt{b^2 u_B^2 + \left( \frac{1}{N} + \frac{(x - \bar{x})^2}{\sum_{i=1}^N (x_i - \bar{x})^2} \right) \cdot u_A^2(\bar{y})} = \\
 &= \sqrt{b^2 \frac{\theta^2}{3} + \left( \frac{1}{N} + \frac{(x - \bar{x})^2}{\sum_{i=1}^N (x_i - \bar{x})^2} \right) \cdot S^2(\bar{y})} = S_{\Sigma}(x). \quad (12)
 \end{aligned}$$

Если присутствует корреляция погрешностей градуировочных смесей, а характеристики погрешностей градуировочных смесей зависят от точки диапазона, то СКО погрешности (суммарную стандартную неопределенность) построения ГХ СИ вычисляют по формуле

$$\begin{aligned}
 u_{\Sigma}(x) &= \sqrt{\left( \frac{1}{N} + \frac{(x - \bar{x})^2}{\sum_{i=1}^N (x_i - \bar{x})^2} \right) u_A^2(\bar{y}) + b^2 \left( \frac{\left( \sum_{i=1}^N u_B(x_i) \right)^2}{N^2} + \frac{(x - \bar{x})^2 \left( \sum_{i=1}^N u_B(x_i) (x_i - \bar{x}) \right)^2}{\left( \sum_{i=1}^N (x_i - \bar{x})^2 \right)^2} \right)} = \\
 &= \sqrt{\left( \frac{1}{N} + \frac{(x - \bar{x})^2}{\sum_{i=1}^N (x_i - \bar{x})^2} \right) S^2(\bar{y}) + b^2 \left( \frac{\left( \sum_{i=1}^N \theta(x_i) \right)^2}{3N^2} + \frac{(x - \bar{x})^2 \left( \sum_{i=1}^N \theta(x_i) (x_i - \bar{x}) \right)^2}{3 \left( \sum_{i=1}^N (x_i - \bar{x})^2 \right)^2} \right)} = S_{\Sigma}(x), \quad (13)
 \end{aligned}$$

4.6 При вычислении доверительных границ погрешности (расширенной неопределенности) построения ГХ СИ рекомендуется использовать следующие коэффициенты охвата  $k$ :

- $k = 2$  — при доверительной вероятности  $P = 0,95$ ;  
 $k = 3$  — при доверительной вероятности  $P = 0,99$ .

Доверительные границы (расширенную неопределенность) вычисляют по формуле

$$U_p(X) = k \cdot u_{\Sigma}(X). \quad (14)$$

## 5 Планирование измерений при построении линейных ГХ СИ

5.1 Планирование измерений направлено на оптимизацию затрат при проведении измерений для достижения требуемой точности построения ГХ СИ и проводится на этапе разработки методик выполнения измерений. Планирование измерений заключается в выборе числа параллельных измерений в точке  $n$ , числа градуировочных точек  $N$ , а также установлении требований к точности градуировочных смесей, исходя из требуемой точности построения градуировочной характеристики. Ниже приводится одно из возможных простых решений задачи планирования измерений. После выбора числа параллельных измерений в точке  $n$ , числа градуировочных точек ( $N$ ), а также точности градуировочных смесей оценивание характеристик погрешности (неопределенности) ГХ СИ следует проводить в соответствии с разделом 4.

5.2 Число измерений  $n$  в точке рационально выбирать из условия незначительного (не более 20 %) роста суммарной погрешности по сравнению с систематической составляющей по формуле

$$n \geq \max_{x_i} \frac{7 S^2(y)}{b^2 \cdot \theta^2(x)} = \max_{x_i} \frac{2 u_A^2(y)}{b^2 \cdot u_B^2(x)}. \quad (15)$$

5.3 Если погрешности градуировочных смесей не коррелированы, то требуемая точность построения ГХ СИ может быть достигнута за счет увеличения числа градуировочных смесей и уменьшения их погрешностей в соответствии с формулой

$$\frac{\max_{x_i} b^2 \cdot \theta^2(x_i)}{3N} = \frac{\max_{x_i} b^2 \cdot u_B^2(x_i)}{N} \leq u_{\Sigma_{\text{зоп}}}^2, \quad (16)$$

где  $u_{\Sigma_{\text{зоп}}}$  — допустимая суммарная стандартная неопределенность построения ГХ СИ (СКО допустимой погрешности).

5.4 Если погрешности градуировочных смесей коррелированы, то при построении линейных ГХ СИ рекомендуется использовать две градуировочные смеси. При этом должны быть обеспечены следующие погрешности градуировочных смесей, исходя из требований к точности построения ГХ СИ:

$$\frac{\max_{x_i} b^2 \cdot \theta^2(x_i)}{3} = \max_{x_i} b^2 \cdot u_B^2(x_i) \leq u_{\Sigma_{\text{зоп}}}^2 \quad (17)$$

## 6 Контроль стабильности ГХ СИ

6.1 Обычно процедура контроля стабильности ГХ СИ состоит в сравнении измеренного значения выходного сигнала в градуировочных точках с его оценкой по ГХ СИ (данный результат измерения не используется при построении ГХ СИ). Для линейной ГХ СИ число точек контроля должно быть не менее двух.

6.2 Если погрешности градуировочных смесей не коррелированы, то проверяют следующие условия в соответствии с формулами:

$$|y_i - \hat{y}_i| \leq 2 \sqrt{u_A^2(\bar{y}) + b^2 u_B^2(x_i)} = 2 \sqrt{S^2(\bar{y}) + b^2 \theta^2(x_i)/3} \quad \text{— при } N \geq 5; \quad (18)$$

$$|y_j - \hat{y}_j| \leq 2 \sqrt{1,5 u_A^2(\bar{y}) + b^2 u_B^2(x_i)} = 2 \sqrt{1,5 S^2(\bar{y}) + b^2 \theta^2(x_j)/3} \quad \text{— при } N \leq 4, \quad (19)$$

где  $y_i$  — измеренное значение выходного сигнала в точке  $x_i$ ;

$\hat{y}_i$  — оценка выходного сигнала по ГХ СИ в точке  $x_i$ .

6.3 Если погрешности градуировочных смесей коррелированы, то проверяют следующие условия в соответствии с формулами:

$$|y_i - \hat{y}_i| \leq 2 u_A(\bar{y}) = 2 S(\bar{y}) \quad \text{— при } N \geq 5; \quad (20)$$

$$|y_j - \hat{y}_j| \leq 2,5 u_A(\bar{y}) = 2,5 S(\bar{y}) \quad \text{— при } N \leq 4. \quad (21)$$

#### ПРИЛОЖЕНИЕ А (рекомендуемое)

#### Пример построения градуировочной характеристики

##### A.1 Исходные данные

Градуировочная характеристика хроматографа строится по стандартным образцам водных растворов этанола массовой концентрации  $x_i$  ( $N = 7$ ). Границы относительной погрешности массовой концентрации этанола не превышают 0,5 %. Выполняют по 5 параллельных измерений в каждой точке ( $n = 5$ ). Данные для построения градуировочной характеристики приведены в таблице А.1.

Таблица А.1

Обозначение параметра	Значения массовой концентрации (входная величина)						
$x_i$ , мг/мл	0,49	0,97	2,00	2,96	4,05	5,07	6,05
Результаты измерения							
$y_{ij}$	227451	439935	942200	1404433	1821194	2277460	2824679
	221585	454170	935664	1391932	1825116	2240900	2825947
	232387	444558	929875	1409124	1874371	2275484	2834183
	223216	453812	933705	1385680	1834334	2319111	2816202
	233628	457800	937104	1375168	1802673	2180685	2853467
Средние значения выходного сигнала в $i$ -й точке							
$\bar{y}_i$	227653	450055	935710	1393267	1831538	2258728	2830896
СКО единичного измерения выходного сигнала в $i$ -й точке							
$S_i$	5353,965	7477,712	4531,355	13811,61	26208,11	51687,29	14136,05

**A.2 Вычисление коэффициентов градуировочной характеристики**

Градуировочная характеристика представлена в виде

$$y = a_0 + b(x - \bar{x}); \quad (A.1)$$

$$\bar{x} = \frac{1}{N} \sum_{i=1}^N x_i = 3,08. \quad (A.2)$$

Оценки градуировочных коэффициентов вычисляют по формулам:

$$a_0 = \frac{\sum_{i=1}^N \bar{y}_i}{N} = 1,42 \times 10^6. \quad (A.3)$$

$$b = \frac{\sum_{i=1}^N \bar{y}_i (x_i - \bar{x})}{\sum_{i=1}^N (x_i - \bar{x})^2} = 4,60 \times 10^5, \quad (A.4)$$

$$\bar{y}_i = \frac{1}{n} \sum_{j=1}^n y_{ij}. \quad (A.5)$$

**A.3 Оценивание погрешности (неопределенности) построения градуировочной зависимости**

Оценку СКО (стандартную неопределенность по типу А) выходного сигнала в предположении равноточности измерений получают по формуле

$$u_A(\bar{y}) = \sqrt{\frac{1}{Nn} \sum_{i=1}^N S_i^2} = S(\bar{y}) = \frac{S(y)}{\sqrt{n}} = 1,05 \times 10^4, \quad (A.6)$$

$$\text{где } \bar{y}_i = \frac{\sum y_{ij}}{5}, \quad S_i^2 = \frac{\sum (y_{ij} - \bar{y}_i)^2}{4}.$$

Оценку СКО систематической погрешности (стандартной неопределенности по типу В) градуировочной смеси, которое в данном случае зависит от значения градуировочной смеси, вычисляют по формуле

$$u_B^2(x_i) = x_i^2 \frac{\delta^2(x_i)}{3} = S_B^2(x_i) = 0,25 \times 10^{-4} \frac{x_i^2}{3}, \quad (A.7)$$

где  $\delta(x) = 0,5\%$  — границы относительной погрешности массовой концентрации этанола.

Оценку СКО суммарной погрешности (суммарной стандартной неопределенности) построения градуировочной характеристики вычисляют по формуле

$$\begin{aligned} u_{\Sigma}(x) &= \sqrt{\left( \frac{1}{N} + \frac{(x - \bar{x})^2}{\sum_{i=1}^N (x_i - \bar{x})^2} \right) u_A^2(\bar{y}) + b^2 \left( \frac{\sum_{i=1}^N u_B^2(x_i)}{N^2} + \frac{(x - \bar{x})^2 \sum_{i=1}^N u_B^2(x_i) (x_i - \bar{x})^2}{\left( \sum_{i=1}^N (x_i - \bar{x})^2 \right)^2} \right)} = \\ &= \sqrt{\left( \frac{1}{N} + \frac{(x - \bar{x})^2}{\sum_{i=1}^N (x_i - \bar{x})^2} \right) S^2(\bar{y}) + b^2 \left( \frac{\sum_{i=1}^N \theta^2(x_i)}{3N^2} + \frac{(x - \bar{x})^2 \sum_{i=1}^N \theta^2(x_i) (x_i - \bar{x})^2}{3 \left( \sum_{i=1}^N (x_i - \bar{x})^2 \right)^2} \right)} = S_{\Sigma}(x) = \\ &= \left( 0,17 + 0,046 (x - \bar{x})^2 \right) \times 10^8, \end{aligned} \quad (A.8)$$

$$\text{где } \sum (x_i - \bar{x})^2 = 26,06;$$
$$\sum u_B^2 (x_i) = 7,72 \times 10^{-4};$$
$$\sum u_B^2 (x_i) (x_i - \bar{x})^2 = 3,75 \times 10^{-3}.$$

Доверительные границы погрешности (расширенную неопределенность) построения градуировочной характеристики вычисляют по формуле

$$U_{0,95} (x) = 2 \times 10^4 \sqrt{0,17 + 0,046 (x - \bar{x})^2}. \quad (\text{A.9})$$

## ПРИЛОЖЕНИЕ Б (справочное)

### Библиография

- [1] МИ 2175—91 Государственная система обеспечения единства измерений. Градуировочные характеристики средств измерений. Методы построения, оценивание погрешностей
- [2] РМГ 43—2001 Государственная система обеспечения единства измерений. Применение «Руководства по выражению неопределенности измерений»

---

УДК 389.1:543.27.088:006.354

ОКС 17.020

Т80

ОКСТУ 0008

Ключевые слова: средство измерений состава веществ, линейная градуировочная характеристика, построение градуировочной характеристики, метод наименьших квадратов, погрешность, неопределенность, оценивание погрешности (неопределенности), среднее квадратическое отклонение.

---

### Рекомендации по метрологии

#### Государственная система обеспечения единства измерений

#### АЛГОРИТМЫ ПОСТРОЕНИЯ ГРАДУИРОВОЧНЫХ ХАРАКТЕРИСТИК СРЕДСТВ ИЗМЕРЕНИЙ СОСТАВА ВЕЩЕСТВ И МАТЕРИАЛОВ И ОЦЕНИВАНИЕ ИХ ПОГРЕШНОСТЕЙ (НЕОПРЕДЕЛЕННОСТЕЙ)

Оценивание погрешности (неопределенности) линейных градуировочных характеристик  
при использовании метода наименьших квадратов

Р 50.2.028—2003

Б3 3—2002/4

Редактор Т.С. Шеко  
Технический редактор О.Н. Власова  
Корректор М.С. Кабашова  
Компьютерная верстка С.В. Рябовой

Изд. лиц. № 02354 от 14.07.2000. Сдано в набор 23.05.2003. Подписано в печать 04.06.2003. Формат 60 × 84 1/8.  
Бумага офсетная. Гарнитура Таймс. Печать офсетная. Усл.печл. 1,40. Уч.-изд.л. 0,75.  
Тираж 640 экз. Зак. 473. Изд. № 3074/4. С 10747.

---

ИПК Издательство стандартов, 107076 Москва, Коломенский пер., 14.  
<http://www.standards.ru> e-mail: [info@standards.ru](mailto:info@standards.ru)

Набрано в Издательстве на ПЭВМ  
Филиал ИПК Издательство стандартов — тип. «Московский печатник», 105062 Москва, Лялин пер., 6.  
Плр № 080102