

**ГОСТ 23615—79**

**М Е Ж Г О С У Д А Р С Т В Е Н Н Й Й С Т А Н Д А Р Т**

---

**СИСТЕМА ОБЕСПЕЧЕНИЯ ТОЧНОСТИ  
ГЕОМЕТРИЧЕСКИХ ПАРАМЕТРОВ В СТРОИТЕЛЬСТВЕ**

**СТАТИСТИЧЕСКИЙ АНАЛИЗ ТОЧНОСТИ**

**Издание официальное**

**ИПК ИЗДАТЕЛЬСТВО СТАНДАРТОВ  
М о с к в а**

**М Е Ж Г О С У Д А Р С Т В Е Н Н Ы Й С Т А Н Д А Р Т**

**Система обеспечения точности  
геометрических параметров в строительстве**

**СТАТИСТИЧЕСКИЙ АНАЛИЗ ТОЧНОСТИ**

**ГОСТ  
23615—79**

System for ensuring the accuracy of geometrical parameters in construction.  
Statistical analysis of accuracy

МКС 01.100.30  
91.010.30

Постановлением Государственного комитета СССР по делам строительства от 12 апреля 1979 г. № 55 data введения установлена

**01.01.80**

Настоящий стандарт устанавливает общие правила статистического анализа точности геометрических параметров при изготовлении строительных элементов (деталей, изделий, конструкций), выполнении разбивочных работ в процессе строительства и установке элементов в конструкциях зданий и сооружений.

Стандарт распространяется на технологические процессы и операции массового и серийного производства.

Применяемые в стандарте термины по статистическому анализу и контролю соответствуют приведенным в ГОСТ 15895—77\*.

Стандарт полностью соответствует СТ СЭВ 5061—85.

(Измененная редакция, Изм. № 1).

**1. ОБЩИЕ ПОЛОЖЕНИЯ**

1.1. Статистическим анализом устанавливают закономерность распределения действительных значений геометрических параметров конструкций зданий и сооружений и их элементов и определяют статистические характеристики точности этих параметров.

1.2. На основе результатов статистического анализа:

производят оценку действительной точности и устанавливают возможности технологических процессов и операций по ее обеспечению;

определяют возможность применения статистических методов регулирования точности по СТ СЭВ 2835—80 и контроля точности по ГОСТ 23616—79;

проверяют эффективность применяемых методов регулирования и контроля точности при управлении технологическими процессами.

1.3. Статистический анализ точности выполняют отдельно по каждому геометрическому параметру в последовательности:

в зависимости от характера производства образуют необходимые выборки и определяют действительные отклонения параметра от номинального;

рассчитывают статистические характеристики действительной точности параметра в выборках;

\* На территории Российской Федерации действуют ГОСТ Р 50779.10—2000, ГОСТ Р 50779.11—2000.

## **С. 2 ГОСТ 23615—79**

проверяют статистическую однородность процесса — согласие опытного распределения действительных отклонений параметра с теоретическим и стабильность статистических характеристик в выборках;

оценивают точность технологического процесса и, в зависимости от цели анализа, принимают решение о порядке применения его результатов.

1.4. Статистический анализ точности следует проводить после предварительного изучения состояния технологического процесса в соответствии с требованиями СТ СЭВ 2835—80 и его наладки по полученным результатам.

1.5. Действительные отклонения геометрического параметра в выборках определяют в результате его измерений в соответствии с требованиями ГОСТ 23616—79 и ГОСТ 26433.0—85.

**1.2—1.5. (Измененная редакция, Изм. № 1).**

## **2. ОБРАЗОВАНИЕ ВЫБОРОК**

2.1. В качестве исследуемой генеральной совокупности принимают объем продукции или работ (например, разбивочных), производимый на технологической линии (потоке, участке и т. п.) при неизменных типовых условиях производства в течение определенного времени, достаточного для характеристики данного процесса.

2.2. Статистический анализ точности выполняют по действительным отклонениям параметра в представительной объединенной выборке, состоящей из не менее чем 100 объектов контроля и получаемой путем последовательного отбора из исследуемой совокупности серии выборок малого объема.

Эти выборки отбирают через равные промежутки времени, определяемые в зависимости от объема производства и особенностей технологического процесса.

**(Измененная редакция, Изм. № 1).**

2.3. При анализе точности процессов изготовления элементов массового производства, когда на каждой единице или комплекте технологического оборудования постоянно в достаточно большом объеме производится однотипная продукция (например, кирпич, асбестоцементные листы), отбирают серию мгновенных выборок одинакового объема  $n = 5 \div 10$  единицам.

2.4. При анализе точности изготовления элементов серийного производства, когда достаточный объем продукции может быть получен с нескольких однотипных единиц технологического оборудования (например, производство железобетонных изделий ряда видов, сборка металлоконструкций и т. п.) отбирают серию выборок одинакового объема  $n \geq 30$  единицам. Эти выборки могут быть составлены из изделий, отбираемых при приемочном контроле нескольких последовательных или параллельных партий продукции.

2.5. При анализе точности разбивки осей и установки элементов образуют серию выборок одинакового объема из  $n \geq 30$  закрепленных в натуре ориентиров или элементов, установленных на одном или нескольких монтажных горизонтах.

**2.4, 2.5. (Измененная редакция, Изм. № 1).**

2.6. Порядок формирования выборки для обеспечения ее представительности и случайности определяют в соответствии с характером объекта исследований и требованиями ГОСТ 18321—73.

## **3. РАСЧЕТ СТАТИСТИЧЕСКИХ ХАРАКТЕРИСТИК ТОЧНОСТИ**

3.1. При проведении статистического анализа вычисляют выборочные средние отклонения, а также выборочные среднеквадратичные отклонения или размахи действительных отклонений в выборках.

**П р и м е ч а н и е.** При анализе точности конфигурации элементов выборочные средние отклонения не вычисляют.

3.2. Выборочное среднее отклонение  $\delta x_m$  в выборках малого объема и в объединенной выборке вычисляют по формуле

$$\delta x_m = \frac{\sum_{i=1}^n \delta x_i}{n}, \quad (1)$$

где  $\delta x_i$  — действительное отклонение;

$n$  — объем выборки.

3.3. Выборочное среднеквадратичное отклонение  $S_x$  в выборках малого объема  $n \geq 30$  единицам и в объединенной выборке вычисляют по формуле

$$S_x = \sqrt{\frac{\sum_{i=1}^n \delta x_i^2}{n} - \delta x_m^2}. \quad (2)$$

В случаях, когда выборочное среднее отклонение в соответствии с примечанием к п. 3.1 не вычисляют, значение  $\delta x_m$  в формуле (2) принимают равным нулю.

3.4. Размахи  $R_x$  действительных отклонений параметра определяют в выборках малого объема из  $n = 5 \div 10$  единицам по формуле

$$R_x = \delta x_{i \max} - \delta x_{i \min}, \quad (3)$$

где  $\delta x_{i \max}$  и  $\delta x_{i \min}$  — наибольшее и наименьшее значения  $\delta x_i$  в выборке.

3.1—3.4. (Измененная редакция, Изм. № 1).

3.5. Порядок расчета статистических характеристик приведен в приложении 1.

3.6. В качестве статистических характеристик точности процесса принимают значения  $\delta x_m$  и  $S_x$  в объединенной выборке, если результаты проведенной в соответствии с разд. 4 проверки подтвердили статистическую однородность процесса.

Значения  $\delta x_m$ ,  $S_x$  и  $R_x$  в выборках малого объема используют при проверке однородности процесса.

(Измененная редакция, Изм. № 1).

#### 4. ПРОВЕРКА СТАТИСТИЧЕСКОЙ ОДНОРОДНОСТИ ПРОЦЕССА

4.1. При проверке статистической однородности процесса устанавливают:

согласие распределения действительных отклонений параметра в объединенной выборке с теоретическим;

стабильность выборочного среднего отклонения  $\delta x_m$ , значение которого характеризует систематические погрешности процесса;

стабильность выборочного среднеквадратичного отклонения  $S_x$  или размаха  $R_x$ , значения которых характеризуют случайные погрешности процесса.

4.2. Согласие распределения действительных отклонений параметра с теоретическим устанавливают по нормативно-технической документации.

Допускается использование других методов, принятых в математической статистике (например, построение ряда отклонений на вероятностной бумаге и т. д.).

4.3. При нормальном распределении геометрического параметра стабильность статистических характеристик в мгновенных выборках и выборках малого объема  $n \geq 30$  единицам проверяют по попаданию их значений в доверительные интервалы, границы которых вычисляют для доверительной вероятности не менее 0,95.

В случае, если гипотеза о нормальном распределении геометрического параметра не может быть принята, применяют другие методы математической статистики.

4.1—4.3. (Измененная редакция, Изм. № 1).

4.4. (Исключен, Изм. № 1).

4.5. Проверку статистической однородности технологических процессов изготовления строительных элементов, а также геометрических параметров зданий и сооружений допускается выполнять упрощенным способом в соответствии с приложением 1.

Пример проверки приведен в приложении 2.

(Измененная редакция, Изм. № 1).

4.6. Процесс считается статистически однородным по данному геометрическому параметру, если распределение действительных отклонений в объединенной выборке приближается к нормальному и характеристики точности в серии выборок, составивших объединенную выборку, стабильны во времени.

4.7. В случае, если распределение действительных отклонений не соответствует нормальному, а характеристики точности в серии выборок малого объема не стабильны, процесс не может считаться налаженным и установившимся. В этом случае следует ввести операционный контроль,

## С. 4 ГОСТ 23615—79

установить причины нестабильности точности и произвести соответствующую настройку оборудования, после чего повторить анализ.

В любом случае систематическая погрешность, по абсолютной величине превышающая значение  $1,643 \frac{S_x}{\sqrt{n}}$ , должна быть устранена регулированием.

(Измененная редакция, Изм. № 1).

## 5. ОЦЕНКА ТОЧНОСТИ ПРОЦЕССА

5.1. На основании результатов статистического анализа устанавливают возможность процесса обеспечивать точность параметра в соответствии с определенным классом точности по ГОСТ 21779—82.

5.2. Класс точности определяют из условия

$$\Delta x \leq 2 t S_x, \quad (4)$$

где  $\Delta x$  — ближайшее большее к значению  $2 t S_x$  значение допуска для данного интервала номинального размера в соответствующих таблицах ГОСТ 21779—82;

$t$  — коэффициент, принимаемый по таблице настоящего стандарта в зависимости от значения приемочного уровня дефектности  $AQL$ , принятого при контроле точности по ГОСТ 23616—79.

| $AQL, \%$ | 0,25 | 1,5 | 4,0 | 10,0 |
|-----------|------|-----|-----|------|
| $t$       | 3,0  | 2,4 | 2,1 | 1,6  |

5.3. Для сопоставления уровня точности различных производств или в различные промежутки времени следует использовать показатель уровня точности  $h$ , характеризующий запас точности по отношению к допуску  $\Delta x$  и определяемый по формуле

$$h = \frac{\Delta x - 2 t S_x}{\Delta x}, \quad (5)$$

где  $S_x$  — выборочное среднеквадратичное отклонение, определяемое для статистически однородного процесса в случайных выборках объемом не менее 30 единиц.

5.1—5.3. (Измененная редакция, Изм. № 1).

5.4. Если  $h$  по абсолютному значению оказывается меньше чем 0,14, то следует считать, что запас точности отсутствует.

Если  $h$  отрицательна и по своему абсолютному значению превышает 0,14, то это означает, что процесс перешел в более низкий класс точности.

При значении  $h$ , приближающемся к 0,5, следует проверить возможность отнесения процесса к более высокому классу точности.

**ПРИЛОЖЕНИЕ 1**  
*Рекомендуемое*

**ПОРЯДОК РАСЧЕТА****статистических характеристик и проверки статистической однородности процесса упрощенным способом**

1. Действительные отклонения в выборках объемом  $n = 5 \div 10$  единиц вносят в хронологическом порядке в табл. 1.

Характеристики  $\delta x_m$  и  $R_x$  вычисляют по формулам (1) и (3) настоящего стандарта.

2. Действительные отклонения в каждой из выборок объема  $n \geq 30$  единиц вносят в табл. 2.

В каждой строчке вычисляют значения  $\delta x_i$ ,  $(\delta x_i + 1)$ ,  $(\delta x_i + 1)^2$ , складывают результаты вычислений по каждой графе и проверяют их правильность тождеством

$$\sum_{i=1}^n (\delta x_i + 1)^2 \equiv \sum_{i=1}^n \delta x_i^2 + 2 \sum_{i=1}^n \delta x_i + n.$$

Характеристики  $\delta x_m$  и  $S_x$  вычисляют по формулам (1) и (2), подставляя в них подсчитанные по табл. 2 значения  $\sum_{i=1}^n \delta x_i$  и  $\sum_{i=1}^n \delta x_i^2$ .

3. Для расчета характеристик точности в объединенной выборке и проверки согласия действительного распределения с теоретическим действительные отклонения из всех выборок малого объема выписывают в порядке их возрастания, и полученное поле рассеяния между наименьшим и наибольшим отклонениями разбивают на интервалы распределения, равные цене деления измерительного инструмента, принимая целые числа за середины интервалов  $\delta x_j$  ( $j = 1, 2, 3, \dots, m$  — количество интервалов).

Таблица 1

**Форма таблицы для расчета характеристик  $\delta x_m$  и  $R_x$  в мгновенных выборках объемом  $n = 5 \div 10$** 

| Дата измерений                                     |  |   |   |   |     |     |
|--|--|---|---|---|-----|-----|
| Номер выборки                                      |  | 1 | 2 | 3 | ... | ... |
| $\delta x_i$                                       | $i = 1$<br>2<br>3<br>4<br>.<br>.<br>.<br>$n$ |   |   |   |     |     |
| $\sum_{i=1}^n \delta x_i =$                        |  |   |   |   |     |     |
| $\delta x_m = \frac{\sum_{i=1}^n \delta x_i}{n} =$ |  |   |   |   |     |     |
| $\delta x_{i, \max} =$                             |  |   |   |   |     |     |
| $\delta x_{i, \min} =$                             |  |   |   |   |     |     |
| $R_x = \delta x_{i, \max} - \delta x_{i, \min} =$  |  |   |   |   |     |     |

**С. 6 ГОСТ 23615—79**

Таблица 2

**Форма таблицы для расчета характеристик  $\delta x_m$  и  $S_x$  в выборках объемом  $n \geq 30$**

| Номер п/п | $\delta x_i$                | $\delta x_i^2$                | $\delta x_i + 1$ | $(\delta x_i + 1)^2$              |
|-----------|-----------------------------|-------------------------------|------------------|-----------------------------------|
| 1         |                             |                               |                  |                                   |
| 2         |                             |                               |                  |                                   |
| 3         |                             |                               |                  |                                   |
| .         |                             |                               |                  |                                   |
| .         |                             |                               |                  |                                   |
| .         |                             |                               |                  |                                   |
| $n$       |                             |                               |                  |                                   |
|           | $\sum_{i=1}^n \delta x_i =$ | $\sum_{i=1}^n \delta x_i^2 =$ |                  | $\sum_{i=1}^n (\delta x_i + 1)^2$ |

4. Подсчитывают количество отклонений, относящихся к каждому интервалу (частоты  $f_j$ ) и по форме табл. 3 (левая часть) строят гистограмму действительных отклонений, откладывая по вертикали интервалы распределения, а по горизонтали — соответствующие им частоты.

При построении гистограммы следует учитывать, что отклонения конфигурации элементов всегда имеют положительный знак.

В правую часть табл. 3 вносят значения  $\delta x_j$ ,  $(\delta x_j + 1)$ ,  $(\delta x_j + 1)^2$ ,  $f_j \delta x_j$ ,  $f_j \delta x_j^2$ ,  $f_j (\delta x_j + 1)^2$ , вычисленные для каждого значения  $\delta x_j$ , принятого за середину интервала, и проверяют правильность вычислений тождеством

$$\sum_{j=1}^m f_j (\delta x_j + 1)^2 \equiv \sum_{j=1}^m f_j \delta x_j^2 + 2 \sum_{j=1}^m f_j \delta x_j + \sum_{j=1}^m f_j .$$

Значения  $\delta x_m$  и  $S_x$  вычисляют по преобразованным формулам (1) и (2):

$$\delta x_m = \frac{\sum_{j=1}^m f_j \delta x_j}{\sum_{j=1}^m f_j} , \quad (1a)$$

$$S_x = \sqrt{\frac{\sum_{j=1}^m f_j \delta x_j^2}{\sum_{j=1}^m f_j} - \delta x_m^2} , \quad (2a)$$

подставляя в них соответствующие суммы чисел из таблицы.

Таблица 3

Форма таблицы для построения гистограммы и расчета характеристик  $\delta x_m$  и  $S_x$  в объединенной выборке

| Центры<br>интервалов<br>распреде-<br>ления<br>$\delta x_j$ , мм | Частота отклонений в интервалах $f_j$ |   |   |   |   |   |   |   |   |    |    |    | $f_j$                | $\delta x_j^2$ | $\delta x_j + 1$ | $(\delta x_j + 1)^2$ | $f_j \delta x_j$                | $f_j \delta x_j^2$                | $f_j (\delta x_j + 1)^2$              |
|---|---------------------------------------|---|---|---|---|---|---|---|---|----|----|----|----------------------|----------------|------------------|----------------------|---------------------------------|-----------------------------------|---------------------------------------|
|   | 1                                     | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 | 8 | 9 | 10 | 11 | 12 |                      |                |                  |                      |                                 |                                   |                                       |
| 1   | 2                                     |   |   |   |   |   |   |   |   |    |    |    | 3                    | 4              | 5                | 6                    | 7                               | 8                                 | 9                                     |
| $\delta x_{j \max}$   |                                       |   |   |   |   |   |   |   |   |    |    |    |                      |                |                  |                      |                                 |                                   |                                       |
| ...   |                                       |   |   |   |   |   |   |   |   |    |    |    |                      |                |                  |                      |                                 |                                   |                                       |
| +1  |                                       |   |   |   |   |   |   |   |   |    |    |    |                      |                |                  |                      |                                 |                                   |                                       |
| 0   |                                       |   |   |   |   |   |   |   |   |    |    |    |                      |                |                  |                      |                                 |                                   |                                       |
| -1  |                                       |   |   |   |   |   |   |   |   |    |    |    |                      |                |                  |                      |                                 |                                   |                                       |
| ...   |                                       |   |   |   |   |   |   |   |   |    |    |    |                      |                |                  |                      |                                 |                                   |                                       |
| $\delta x_{j \min}$   |                                       |   |   |   |   |   |   |   |   |    |    |    |                      |                |                  |                      |                                 |                                   |                                       |
|   |                                       |   |   |   |   |   |   |   |   |    |    |    | $\sum_{j=1}^m f_j =$ | —              | —                | —                    | $\sum_{j=1}^m f_j \delta x_j =$ | $\sum_{j=1}^m f_j \delta x_j^2 =$ | $\sum_{j=1}^m f_j (\delta x_j + 1)^2$ |

После вычисления  $\delta x_m$  и  $S_x$  действительные отклонения  $\delta x_j$ , выходящие за пределы интервалов, в которые попадают значения  $\delta x_m \pm 3S_x$ , исключают из гистограммы и табл. 3 как грубые ошибки, после чего уточняют значения  $\delta x_m$  и  $S_x$ .

5. На полученной гистограмме по характеристикам  $\delta x_m$  и  $S_x$  строят кривую нормального распределения. С этой целью в соответствии с табл. 4 вычисляют значения  $\delta$  и частоты  $f$ , соответствующие нормальному распределению, и, отложив эти значения на вертикальной и горизонтальной шкале левой части табл. 3, по полученным на гистограмме точкам с координатами  $\delta$  и  $f$  строят плавную кривую.

Таблица 4

| $\delta$ | $\delta x_m$ | $\delta x_m \pm S_x$   | $\delta x_m \pm 2 S_x$ | $\delta x_m \pm 3 S_x$  |
|----------|--------------|------------------------|------------------------|-------------------------|
| $f$      | $f_{\max}$   | $\frac{5}{8} f_{\max}$ | $\frac{1}{8} f_{\max}$ | $\frac{1}{80} f_{\max}$ |

Значение  $f_{\max}$  определяют по формуле  $f_{\max} = \frac{\sum_{j=1}^m f_j}{S_x \sqrt{2\pi}}$ , а для отклонений конфигурации — по формуле

$$f_{\max} = \frac{2 \sum_{j=1}^m f_j}{S_x \sqrt{2\pi}}.$$

6. При отсутствии на гистограмме резких отличий от построенной кривой (пиков распределения у ее границ, явно выраженных нескольких вершин и т. п.), по интервалам распределения, расположенным за пределами  $\delta x_m \pm tS_x$  при  $t = 2; 2,4$  и  $3$ , определяют сумму частостей действительных отклонений  $\sum_{j=1}^{m_t} W_j$  в процентах по формуле

$$\sum_{j=1}^{m_t} W_j = \frac{\sum_{j=1}^{m_t} f_j}{n} \cdot 100,$$

где  $m_t$  — число интервалов за пределами  $\delta x_m \pm tS_x$ .

## C. 8 ГОСТ 23615—79

Распределение считают приближающимся к нормальному, если найденные суммы частостей не превышают соответствующих значений, приведенных в табл. 5.

Таблица 5

|                |      |     |      |
|----------------|------|-----|------|
| $t$            | 2,0  | 2,4 | 3,0  |
| $\sum W_j, \%$ | 12,5 | 8,6 | 5,55 |

7. Стабильность выборочного среднего отклонения  $\delta x_m$  и размахов  $R_x$  в серии мгновенных выборок проверяют условиями:

$$\begin{aligned}\delta x_m - A_1 S_x &\leq \delta x_m \leq \delta x_m + A_1 S_x, \\ R_x &\leq A_2 S_x,\end{aligned}$$

где  $A_1$  и  $A_2$  — коэффициенты, принимаемые по табл. 6 в зависимости от объема мгновенных выборок  $n$ .

Таблица 6

| $n$ | $A_1$ | $A_2$ | $n$ | $A_1$ | $A_2$ |
|-----|-------|-------|-----|-------|-------|
| 5   | 1,34  | 4,89  | 8   | 1,06  | 5,25  |
| 6   | 1,22  | 5,04  | 9   | 1,00  | 5,34  |
| 7   | 1,13  | 5,16  | 10  | 0,95  | 5,43  |

При устойчивом технологическом процессе не менее 95 % значений  $\delta x_m$  и  $R_x$  должны соответствовать указанным условиям.

8. Стабильность характеристик  $S_x$  и  $\delta x_m$  в серии выборок объемом  $n \geq 30$  проверяют вычислением показателей  $F_\vartheta$  и  $t_\vartheta$  по формулам:

$$F_\vartheta = \frac{S_{x \max}^2}{S_{x \min}^2},$$

где  $S_{x \max}$  и  $S_{x \min}$  — соответственно наибольшее и наименьшее значения характеристики  $S_x$  в серии выборок;

$$t_\vartheta = \frac{\delta x_{m \max} - \delta x_{m \min}}{\sqrt{S_{x1}^2 + S_{x2}^2}} \sqrt{n+1},$$

где  $\delta x_{m \max}$  и  $\delta x_{m \min}$  — соответственно наибольшее и наименьшее значения характеристики  $\delta x_m$  в серии выборок;

$S_{x1}$  и  $S_{x2}$  — значения характеристики  $S_x$  в выборках с характеристиками  $\delta x_{m \max}$  и  $\delta x_{m \min}$ . Характеристики  $S_x$  и  $\delta x_m$  в серии выборок считают стабильными, если  $F_\vartheta \leq 1,5$ ,  $t_\vartheta \leq 2,0$ .

**ПРИЛОЖЕНИЕ 1. (Измененная редакция, Изм. № 1).**

ПРИМЕР ПРОВЕРКИ СТАТИСТИЧЕСКОЙ ОДНОРОДНОСТИ  
ТЕХНОЛОГИЧЕСКОГО ПРОЦЕССА

Необходимо провести проверку статистической однородности технологического процесса изготовления панелей наружных стен. Анализируемый параметр — длина. Номинальные длины панелей всех марок находятся в интервале от 2500 до 4000 мм. Панели изготавливают в горизонтальных формах, объем выпуска — 25 панелей в смену. Парк форм для изготовления панелей — 96 шт., каждая из которых имеет свои действительные внутренние размеры, влияющие на точность соответствующих размеров панелей. Подобный технологический процесс относится к процессам серийного производства.

1. Для составления выборки объемом  $n \geq 30$  изделий ежедневно в течение трех дней записывали действительные отклонения длины панелей, которые контролировали в соответствии с ГОСТ 11024—84 (по 5 изделий в каждую смену). Из накопленных 45 действительных отклонений были исключены пять отклонений длины изделий из форм, которые попали в контроль повторно.

Результаты измерений были округлены до целых значений в мм и внесены в табл. 1, составленную по форме табл. 2 приложения 1, после чего в табл. 1 были выполнены необходимые вычисления.

Таблица 1

| Номер п/п | $\delta x_i$ | $\delta x_i^2$ | $\delta x_i + 1$ | $(\delta x_i + 1)^2$ | Номер п/п | $\delta x_i$                      | $\delta x_i^2$                       | $\delta x_i + 1$ | $(\delta x_i + 1)^2$                       |
|-----------|--------------|----------------|------------------|----------------------|-----------|-----------------------------------|--------------------------------------|------------------|--|
| 1         | 2            | 3              | 4                | 5                    | 1         | 2                                 | 3                                    | 4                | 5  |
| 1         | +4           | 16             | +5               | 25                   | 22        | +2                                | 4                                    | +3               | 9  |
| 2         | -3           | 9              | -2               | 4                    | 23        | +2                                | 1                                    | +2               | 4  |
| 3         | -1           | 1              | 0                | 0                    | 24        | +7                                | 49                                   | +8               | 64   |
| 4         | +2           | 4              | +3               | 9                    | 25        | +3                                | 9                                    | +4               | 16   |
| 5         | -1           | 1              | 0                | 0                    | 26        | +2                                | 4                                    | +3               | 9  |
| 6         | 0            | 0              | +1               | 1                    | 27        | +1                                | 1                                    | +2               | 4  |
| 7         | -4           | 16             | -3               | 9                    | 28        | 0                                 | 0                                    | +1               | 1  |
| 8         | -1           | 1              | 0                | 0                    | 29        | +3                                | 9                                    | +4               | 16   |
| 9         | +2           | 4              | +3               | 9                    | 30        | +2                                | 4                                    | +3               | 9  |
| 10        | +1           | 1              | +2               | 4                    | 31        | 0                                 | 0                                    | +1               | 1  |
| 11        | +4           | 16             | +5               | 25                   | 32        | +5                                | 25                                   | +6               | 36   |
| 12        | +1           | 1              | +2               | 4                    | 33        | +6                                | 36                                   | +7               | 49   |
| 13        | +1           | 1              | +2               | 4                    | 34        | +2                                | 4                                    | +3               | 9  |
| 14        | +3           | 9              | +4               | 16                   | 35        | +1                                | 1                                    | +2               | 4  |
| 15        | +2           | 4              | +3               | 9                    | 36        | -3                                | 9                                    | -2               | 4  |
| 16        | 0            | 0              | +1               | 1                    | 37        | +2                                | 4                                    | +3               | 9  |
| 17        | +5           | 25             | +6               | 36                   | 38        | +3                                | 9                                    | +4               | 16   |
| 18        | +3           | 9              | +4               | 16                   | 39        | +4                                | 16                                   | +5               | 25   |
| 19        | +1           | 1              | +2               | 4                    | 40        | -5                                | 25                                   | -4               | 16   |
| 20        | +2           | 4              | +3               | 9                    |           |                                   |                                      |                  |  |
| 21        | +6           | 36             | +7               | 49                   |           |                                   |                                      |                  |  |
|           |              |                |                  |                      |           | $\sum_{i=1}^{40} \delta x_i = 63$ | $\sum_{i=1}^{40} \delta x_i^2 = 369$ | $\delta x_i + 1$ | $\sum_{i=1}^{40} (\delta x_i + 1)^2 = 535$ |

Правильность заполнения таблицы в соответствии с п. 1 приложения 1 была проверена тождеством

$$\sum_{i=1}^n (\delta x_i + 1)^2 \equiv \sum_{i=1}^n \delta x_i^2 + 2 \sum_{i=1}^n \delta x_i + n;$$

$$535 = 369 + 2 \cdot 63 + 40,$$

после чего по формулам (1) и (2) определены

## C. 10 ГОСТ 23615—79

$$\delta x_m = \frac{\sum_{i=1}^n \delta x_i}{n} = \frac{63}{40} = 1,57 \text{ мм};$$

$$S_x = \sqrt{\frac{\sum_{i=1}^n \delta x_i^2}{n} - \delta x_m^2} = \sqrt{\frac{369}{40} - 1,57^2} = 2,60 \text{ мм.}$$

2. В течение последующих пяти месяцев в аналогичном порядке были образованы еще пять выборок того же объема  $n = 40$ , для каждой из которых были вычислены те же статистические характеристики  $\delta x_m$  и  $S_x$ .

Сроки отбора выборок устанавливались таким образом, чтобы время между соседними выборками было больше, чем время формирования выборки.

Результаты вычислений статистических характеристик по всем выборкам приведены в табл. 2.

Таблица 2

| Номер п/п | Месяц, год | $n$ | $\delta x_m$ , мм | $S_x$ , мм |
|-----------|------------|-----|-------------------|------------|
| 1         | 05.78      | 40  | 1,57              | 2,60       |
| 2         | 06.78      | 40  | 1,43              | 2,13       |
| 3         | 07.78      | 40  | 0,92              | 2,22       |
| 4         | 08.78      | 40  | 1,05              | 2,35       |
| 5         | 09.78      | 40  | 1,36              | 2,18       |
| 6         | 10.78      | 40  | 0,87              | 2,57       |

3. Из действительных отклонений во всех выборках были выбраны наибольшее  $\delta x_{j \max} = +10$  мм и наименьшее  $\delta x_{j \min} = -7$  мм значения и поле рассеяния между ними разделено на 18 интервалов по 1 мм с границами, равными 10,5; 9,5; 8,5; 7,5 мм и т. д. Центры интервалов, выраженные целыми числами ( $\delta x_j = 10, 9, 8, 7$  мм и т. д.), были внесены в графу 2 табл. 3.

Действительные отклонения  $\delta x_j$  из всех выборок были распределены по интервалам, после чего было подсчитано количество отклонений в каждом интервале (частоты), построена гистограмма и выполнены все промежуточные вычисления в таблице. Правильность заполнения таблицы в соответствии с п. 4 приложения 1 была проверена тождеством

$$\sum_{j=1}^m f_j (\delta x_j + 1)^2 \equiv \sum_{j=1}^m f_j \delta x_j^2 + 2 \sum_{j=1}^m f_j \delta x_j + \sum_{j=1}^m f_j;$$

$$2777 = 1935 + 2 \cdot 301 + 240$$

Характеристики  $\delta x_m$  и  $S_x$  были вычислены по формулам (1а) и (2а) приложения 1:

$$\delta x_m = \frac{\sum_{j=1}^m f_j \delta x_j}{\sum_{j=1}^m f_j} = \frac{301}{240} = 1,254 \text{ мм};$$

$$S_x = \sqrt{\frac{\sum_{j=1}^m f_j \delta x_j^2}{\sum_{j=1}^m f_j} - \delta x_m^2} = \sqrt{\frac{1935}{240} - 1,254^2} = 2,54 \text{ мм.}$$

Далее вычислены значения

$$\delta x_m + 3S_x = 8,87 \text{ мм};$$

$$\delta x_m - 3S_x = -6,36 \text{ мм.}$$

Отклонения, вышедшие за пределы, ограниченные вычисленными значениями и равные +10 мм, +9 мм и -7 мм, были исключены из объединенной выборки как грубые ошибки, после чего в двух последних графах

табл. 3 были произведены соответствующие вычисления, определены новые значения сумм  $\sum_{j=1}^m f_j \delta x_j$  и

$\sum_{j=1}^m f_j \delta x_j^2$  и уточнены характеристики

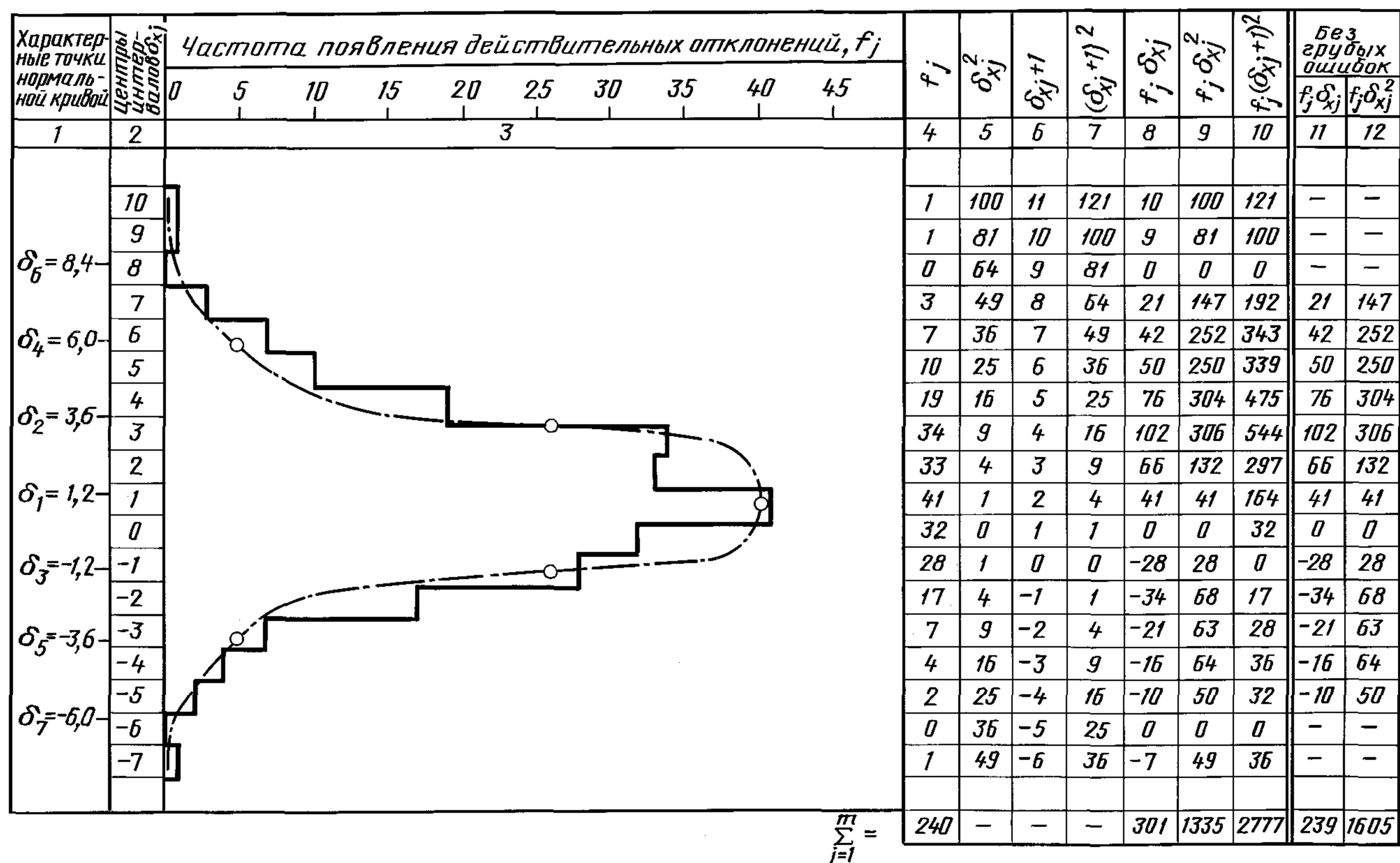
$$\delta x_m = \frac{289}{237} = 1,202 \approx 1,2 \text{ MM};$$

4. Для построения на чертеже гистограммы кривой нормального распределения в соответствии с п. 4 приложения 1 были вычислены координаты точек кривой — отклонения  $\delta$  и соответствующие им частоты  $f$ .

|   |  |
|---|--|
| $\delta_1 = \delta x_m = 1,2 \text{ MM}$                      | $f_1 = f_{\max} = \frac{237}{2,2 \sqrt{2 \pi}} = 39,5$ |
| $\delta_2 = \delta x_m + S_x = 1,2 + 2,4 = 3,6 \text{ MM}$    | $f_{2,3} = \frac{5}{8} f_{\max} = 24,68$               |
| $\delta_3 = \delta x_m - S_x = 1,2 - 2,4 = -1,2 \text{ MM}$   |  |
| $\delta_4 = \delta x_m + 2 S_x = 1,2 + 4,8 = 6,0 \text{ MM}$  | $f_{4,5} = \frac{1}{8} f_{\max} = 4,93$                |
| $\delta_5 = \delta x_m - 2 S_x = 1,2 - 4,8 = -3,6 \text{ MM}$ |  |
| $\delta_6 = \delta x_m + 3 S_x = 1,2 + 7,2 = 8,4 \text{ MM}$  | $f_{6,7} = \frac{1}{80} f_{\max} = 0,49$               |
| $\delta_7 = \delta x_m + 3 S_x = 1,2 - 7,2 = -6,0 \text{ MM}$ |  |

### Таблица 3

## Гистограмма действительных отклонений и таблица расчета статистических характеристик



По полученным координатам  $\delta$  и  $f$  на гистограмме были найдены характерные точки, по которым была построена теоретическая кривая нормального распределения.

Очертания гистограммы практически можно считать совпадающими с кривой нормального распределения.

Для завершения проверки по гистограмме были суммированы частоты  $f_j$  по интервалам, расположенным за границами  $\delta x_m \pm tS_x$  при  $t = 2,0; 2,4; 3,0$ , и определены соответствующие им суммы частостей.

## C. 12 ГОСТ 23615—79

Сравнение сумм частот в табл. 4 с допустимыми значениями в табл. 5 приложения 1 показывает, что исследуемое распределение можно считать приближающимся к нормальному.

Таблица 4

| Границы $\delta x_m \pm tS_x$ | Сумма частот $\sum_{j=1}^{m_t} f_j$ за границами | Сумма частостей<br>$\sum_{j=1}^{m_t} W_j = \frac{\sum_{j=1}^{m_t} f_j}{n} \cdot 100 \%$ | Допустимые суммы частностей по табл. 5 приложения 1 |
|-------------------------------|--|---|---|
| $t = 3,0; 1,2 \pm 7,2$ мм     | 3  | $\frac{3}{240} \cdot 100 = 1,2658$  | 5,55  |
| $t = 2,4; 1,2 \pm 5,8$ мм     | 8  | $\frac{8}{240} \cdot 100 = 3,3755$  | 8,60  |
| $t = 2,0; 1,2 \pm 4,8$ мм     | 19   | $\frac{19}{240} \cdot 100 = 8,0168$   | 12,50   |

5. Для проверки стабильности характеристики  $S_x$  из табл. 2 были выбраны наибольшее и наименьшее значения  $S_{x \max} = 2,6$  мм и  $S_{x \min} = 2,13$  мм и вычислена характеристика

$$F_9 = \frac{S_{x \max}^2}{S_{x \min}^2} = \frac{2,60^2}{2,13^2} = \frac{6,76}{4,53} = 1,49.$$

Характеристика  $S_x$  в серии выборок стабильна, так как  $F_9 = 1,49 < 1,50$  (см. п. 8 приложения 1).

Для проверки стабильности характеристики  $\delta x_m$  из табл. 2 были выбраны наибольшее и наименьшее значения  $\delta x_{m \max} = 1,57$  мм и  $\delta x_{m \min} = 0,87$  мм, соответствующие им значения  $S_{x1} = 2,6$  мм и  $S_{x2} = 2,57$ , и вычислена характеристика

$$t_9 = \frac{\delta x_{m \max} - \delta x_{m \min}}{\sqrt{S_{x1}^2 + S_{x2}^2}} \cdot \sqrt{n-1} = \frac{1,57 - 0,87}{\sqrt{2,6^2 + 2,57^2}} \cdot \sqrt{39} = 1,26.$$

Характеристика  $\delta x_m$  в серии выборок стабильна, так как  $t_9 = 1,26 < 2$  (см. п. 8 приложения 1).

6. На основании проверки технологический процесс изготовления панелей наружных стен по параметру «длина панелей» можно считать статистически однородным.

Так как систематическая погрешность, равная найденному выборочному среднему отклонению  $\delta x_m = 1,2$  мм, превышает значение  $1,643 \frac{S_x}{\sqrt{n}} = \frac{1,643 \cdot 2,4}{\sqrt{237}} = 0,256$  мм, то в соответствии с п. 4.7 настоящего стандарта она должна быть устранена регулированием внутренних размеров форм.

7. Для определения класса точности по длине панелей, в соответствии с п. 5.2 настоящего стандарта определяем значение

$$2tS_x = 2 \cdot 2,1 \cdot 2,4 = 10,1 \text{ мм.}$$

Значение  $t = 2,1$  принято по таблице п. 5.2 настоящего стандарта для приемочного уровня дефектности  $AQL = 4,0 \%$ , выбранного по ГОСТ 23616—79.

В соответствии с табл. 1 ГОСТ 21779—82 ближайшее большее значение допуска для интервала номинальных размеров от 2500 до 4000 мм равняется 10 мм, что соответствует 5-му классу точности.

По формуле (5) настоящего стандарта вычисляем значение

$$h = \frac{\Delta x - 2tS_x}{\Delta x} = \frac{10 - 10,1}{10} = -0,01.$$

В соответствии с п. 5.4 настоящего стандарта можно сделать вывод, что запас точности отсутствует, так как  $0,01 < 0,14$ .

## ПРИЛОЖЕНИЕ 2. (Измененная редакция, Изм. № 1).

Редактор *Т.А. Леонова*  
Технический редактор *В.Н. Прусакова*  
Корректор *М.С. Кабашова*  
Компьютерная верстка *Е.Н. Мартемьяновой*

Изд. лиц. № 02354 от 14.07.2000. Сдано в набор 10.04.2003. Подписано в печать 09.06.2003. Усл. печ. л. 1,86.  
Уч.-изд. л. 1,20. Тираж 110 экз. С 10790. Зак. 493.

---

ИПК Издательство стандартов, 107076 Москва, Колодезный 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