



ГОСУДАРСТВЕННЫЙ СТАНДАРТ  
СОЮЗА ССР

---

ГОСУДАРСТВЕННАЯ СИСТЕМА ОБЕСПЕЧЕНИЯ  
ЕДИНСТВА ИЗМЕРЕНИЙ

ПРЕОБРАЗОВАТЕЛИ  
КАЛОРИМЕТРИЧЕСКИЕ  
ИЗМЕРИТЕЛЬНЫЕ ПЕРВИЧНЫЕ

МЕТОДИКА ПОВЕРКИ

ГОСТ 8.448-85

Издание официальное

ГОСУДАРСТВЕННЫЙ КОМИТЕТ СССР ПО СТАНДАРТАМ

Москва

ГОСТ  
ГОСТ

ГОСТ 8.448-85, Государственная система обеспечения единства измерений. Преобразователи калориметрические измерительные первичные. ...  
State system for ensuring the uniformity of measurements. The calorimetric measuring primary transducers. Method of verification

**ГОСУДАРСТВЕННЫЙ СТАНДАРТ СОЮЗА ССР**

Государственная система обеспечения  
единства измерений  
**ПРЕОБРАЗОВАТЕЛИ КАЛОРИМЕТРИЧЕСКИЕ  
ИЗМЕРИТЕЛЬНЫЕ ПЕРВИЧНЫЕ.**

Методика поверки  
State system for ensuring the  
uniformity of measurements.  
Primary calorimetric transducers:  
Methods of verification

**ГОСТ**  
**8.448—85**

Взамен  
ГОСТ 8.448—81

ОКСТУ 0008

Постановлением Государственного комитета СССР по стандартам от 23 октября 1985 г. № 3373 срок введения установлен

с 01.01.87

Настоящий стандарт распространяется на первичные измерительные калориметрические преобразователи типов ТПИ-2—5, ТПИ-2—7, ТПИ-2М и приемные элементы типа ЭП-50—01 по ГОСТ 24469—80, предназначенные для преобразования энергии однократных импульсов лазерного излучения в диапазоне (0,1—1000) Дж в пропорциональный электрический сигнал, и устанавливает методику их первичной и периодической поверок.

### 1. ОПЕРАЦИИ ПОВЕРКИ

1.1. При проведении поверки должны быть выполнены операции, указанные в табл. 1.

Издание официальное



Перепечатка воспрещена

Таблица I

Наименование операции	Номер пункта стандарта	Обязательность проведения операции при выпуске из производства, после ремонта, эксплуатации и хранения
Внешний осмотр	5.1	Да
Опробование	5.2	Да
Определение метрологических характеристик	5.3	
Определение коэффициента преобразования при длине волны 0,69* или 1,06 мкм	5.3.1	Да
Определение коэффициента преобразования при длине волны 10,6 мкм	5.3.2	Да
Определение исключенной систематической погрешности, обусловленной зависимостью коэффициента преобразования от координат точек приемной поверхности поверяемого преобразователя, в которые попадает пучок лазерного излучения	5.3.3	Да
Определение основной относительной погрешности	5.3.4	Да

\* Коэффициент преобразования при длине волны 0,69 мкм для приемных элементов типа ЭП-50—01 определяют по требованию заказчика.

## 2. СРЕДСТВА ПОВЕРКИ

2.1. При проведении поверки должны быть применены следующие средства поверки:

лазеры:

с длиной волны излучения 1,06 мкм, энергией в импульсе излучения  $\geq 30$  Дж (пп. 5.3.1 и 5.3.3);

с длиной волны излучения 0,69 мкм, энергией в импульсе излучения  $\geq 30$  Дж (пп. 5.3.1 и 5.3.3);

типа ЛГ-75 (применяют для юстировки) с длиной волны излучения 0,63 мкм, мощностью излучения 25 мВт (пп. 5.3.1—5.3.3);

типа ИЛГН-704 с длиной волны излучения 10,6 мкм, мощностью излучения 25 Вт (п. 5.3.2);

образцовое средство измерений энергии однократных импульсов лазерного излучения типа ТПИ-2—5 (0) (см. справочное приложение 1) с диапазоном измерений энергии (1—30) Дж, рабочими длинами волн (0,5—2) мкм и 10,6 мкм и длительностью импульса излучения ( $10^{-6}$ —1) с, пределом допускаемого значения среднегоКвадратического отклонения, характеризующего случайную погрешность, 0,6 %, пределом допускаемого значения систематической составляющей основной погрешности 2,0% (пп. 5.3.1—5.3.3);

образцовое средство измерений энергии типа ОСИ Э с диапазоном измерений энергии  $(2 \cdot 10^{-2} - 10)$  Дж, рабочими длинами волн  $(0,5 - 1,06)$  мкм и  $10,6$  мкм, длительностью импульса излучения  $(10^{-8} - 1)$  с, основной погрешностью не более 4 % (пп. 5.3.1—5.3.3);

универсальный цифровой вольтметр типа Щ 68003 с пределом измерения сопротивления — 1кОм и погрешностью измерения сопротивления  $\pm [0,1 + 0,05(\frac{R_x}{R_k} - 1)]\%$ , пределом измерения напряжения — 10 мВ и погрешностью измерения напряжения  $\pm [0,1 + 0,05(\frac{U_x}{U_k} - 1)]\%$  (пп. 5.3.1—5.3.3);

печатающее устройство типа Щ 68000К с максимальной скоростью печати не менее 30 строк в секунду и количеством разрядов в одной строке — 16, с цифровым кодом 8—4—2—1 (пп. 5.3.1—5.3.3);

цифровой вольтметр типа Щ 1513 с диапазоном измерений  $(0,3 - 1000)$  В и погрешностью измерений  $0,015/0,005 - 0,03/0,015$  (пп. 5.3.1—5.3.3);

затвор с пультом управления (см. справочное приложение 2) с длительностью формируемого импульса излучения  $(0,25 - 1)$  с (пп. 5.3.2—5.3.3);

диафрагма по справочному приложению 3 (пп. 5.3.1—5.3.3);

делительная пластина из стекла марки БС3 по ГОСТ 9411—81 (пп. 5.3.1 и 5.3.3);

делительная пластина из стекла марки ИКС29 (см. справочное приложение 4) классом частоты I (п. 5.3.2);

зеркало из стекла марки К8 по ГОСТ 3514—76 (см. справочное приложение 5) (пп. 5.3.2 и 5.3.3);

рутный термометр типа ТЛ-18 по ГОСТ 2045—71, с пределом измерения от 8 до  $38^{\circ}\text{C}$ , с ценой деления  $0,1^{\circ}\text{C}$  (пп. 5.3.1—5.3.3);

оптическая скамья типа ОСК-2 (используют станину и юстировочные столики) (пп. 5.3.1—5.3.3).

**П р и м е ч а н и е.** Допускается применять средства поверки, не приведенные в перечне, но обеспечивающие определение метрологических характеристик поверяемых средств измерений с требуемой точностью.

### 3. ТРЕБОВАНИЯ БЕЗОПАСНОСТИ

3.1. При проведении поверки необходимо соблюдать требования безопасности, установленные ГОСТ 12.2.003—74 и ГОСТ 12.3.002—75, и руководствоваться «Санитарными нормами и правилами устройства и эксплуатации лазеров», утвержденными Минздравом СССР.

3.2. К поверке должны допускаться лица из числа инженерно-технического состава, подготовленные в соответствии с «Правилами технической эксплуатации электроустановок потребителей» и

«Правилами техники безопасности при эксплуатации установок потребителей», утвержденными Госэнергонадзором и ознакомленные с нормативно-технической документацией на поверяемые преобразователи.

3.3. Запрещают проводить юстировочные работы с использованием лазера типа ИЛГН-704. Для юстировки оптического тракта при длине волны 10,6 мкм следует применять лазер типа ЛГ-75.

3.5. При проведении поверки должен проводиться дозиметрический контроль лазерного излучения при помощи измерителя для лазерной дозиметрии типа ИЛД-2.

#### 4. УСЛОВИЯ ПОВЕРКИ И ПОДГОТОВКА К НЕЙ

4.1. При проведении поверки должны быть соблюдены нормальные условия по ГОСТ 8.395—80.

4.2. Перед проведением поверки должны быть выполнены следующие подготовительные работы:

проверяемый преобразователь должен быть выдержан в условиях, установленных в п. 4.1, в течение 2—3 ч;

проверяемый преобразователь и средства поверки должны быть установлены в рабочие положения в соответствии со схемами (см. черт. 1 и 2): лазеры и измерительные головки образцовых средств измерений энергии — непосредственно на станинах Оптической скамьи типа ОСК-2; зеркала, затвор, диафрагмы, делительные пластины — на юстировочных столиках..

4.3. Все приборы подготавливают к работе в соответствии с указаниями нормативно-технической документации на них.

#### 5. ПРОВЕДЕНИЕ ПОВЕРКИ

##### 5.1. Внешний осмотр

5.1.1. При внешнем осмотре должно быть установлено соответствие поверяемого преобразователя следующим требованиям:

наличие комплектности в соответствии с нормативно-технической документацией;

отсутствие внешних повреждений;

наличие четких заводских номеров;

отсутствие пыли, жирных пятен, следов влаги на рабочих поверхностях приемных элементов.

5.1.2. Проверяемый преобразователь должен быть укомплектован нормативно-технической документацией, утвержденной в установленном порядке.

##### 5.2. Опробование

Пригодность поверяемого преобразователя к определению его основных параметров проверяют следующим образом. Определяют

сопротивление цепи нагревателя и термобатареи преобразователей типов ТПИ-2-5, ТПИ-2-7, ТПИ-2М и входное сопротивление приемного элемента типа ЭП-50-01.

Сопротивление цепи нагревателя, термобатареи и входное сопротивление приемного элемента должны соответствовать значениям, указанным в нормативно-технической документации на поверяемый преобразователь.

### 5.3. Определение метрологических параметров

5.3.1. *Определение коэффициента преобразования при длине волны 0,69 или 1,06 мкм (см. черт. 1)*

5.3.1.1. С помощью лазера 1 юстируют оптический тракт в видимом свете таким образом, чтобы излучение попало в геометрические центры диафрагмы 3, делительной пластины 4, приемных поверхностей рабочих элементов образцового средства измерений 5 и образцового средства измерений 11.

5.3.1.2. По показаниям образцового средства измерений 5 устанавливают режим накачки лазера 2 (или 12), необходимый для получения энергии излучения: в пределах  $(5 \pm 2)$  Дж для поверяемого приемного элемента типа ЭП-50-01; в пределах  $(8 \pm 2)$  Дж для поверяемых преобразователей типов ТПИ-2-5, ТПИ-2-7 и ТПИ-2М.

5.3.1.3. Подают одиночный импульс излучения лазера 2 (или 12) и измеряют с помощью образцового средства измерений 5 и образцового средства измерений 11 энергию в прямом  $E_{o_i}$  и ответвленном  $E_{k_i}$  каналах оптического тракта соответственно.

5.3.1.4. Вычисляют результат единичного измерения коэффициента деления  $k_i$  делительной пластины 4 по формуле

$$k_i = \frac{E_{k_i}}{E_{o_i}}, \quad (1)$$

где  $E_{k_i}$  — энергия излучения, измеренная образцовым средством измерений 11, Дж;

$E_{o_i}$  — энергия излучения, измеренная образцовым средством измерений 5, Дж.

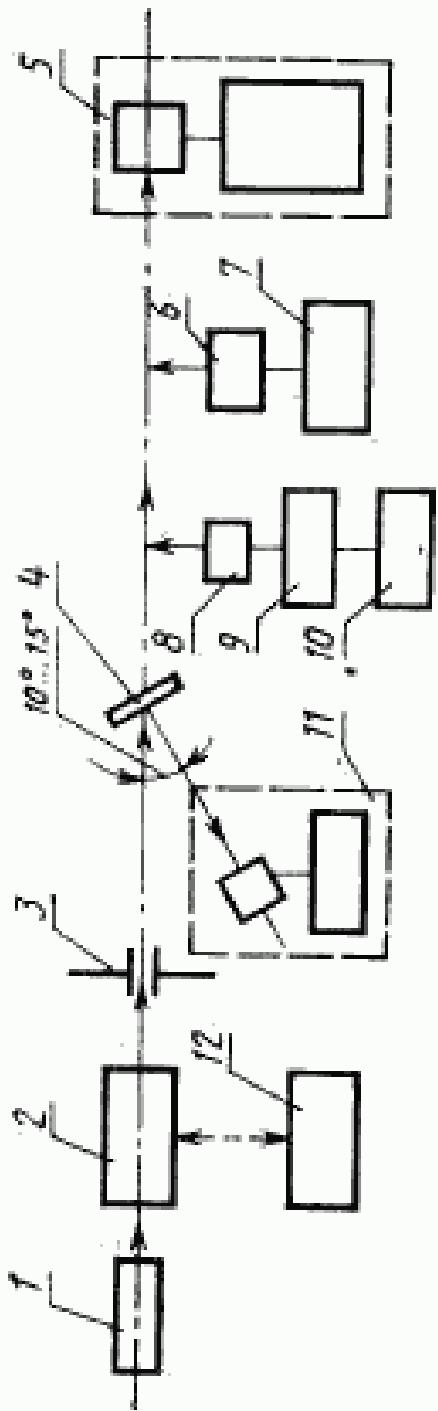
Примечание. При использовании образцового средства измерений энергии типа ТПИ-2-5(0) значение  $k_i$  вычисляют по формуле

$$k_i = \frac{E_{k_i}}{U_{ОСИ_i}} \cdot A_{ОСИ}, \quad (2)$$

где  $A_{ОСИ}$  — коэффициент преобразования энергии при соответствующей длине волны лазерного излучения и температуре окружающей среды, указанный в нормативно-техническом документе образцового средства измерений энергии типа ТПИ-2-5(0), мкВ/Дж;

$U_{ОСИ_i}$  — максимальное значение выходного сигнала образцового средства измерений энергии типа ТПИ-2-5(0), мкВ.

**Схема соединения приборов для определения коэффициента преобразования и составления основной поверки при длине волны  $\lambda = 0,69$  или  $\lambda = 1,06$  мкм**



ЛГ-75; 2—лазер с  $\lambda=0,69$  мкм; 3—объектив; 4—дифрактограмма; 5—обративный плавающий зеркальный элемент; 6—фотомногократный приемник излучения типа ТПИ-2-6; 7—линза; 8—поперечный фильтр ЦМ15; 9—универсальный блок излучения и приемника излучения типа ТПИ-3М; 10—испытательное устройство ИИ-1; 11—цифровой вольтметр ЦВИ-2; 12—лазер с  $\lambda=1,06$  мкм

Черт. 1

5.3.1.5. Проводят серию из 5–7 наблюдений  $k_i$  по пп. 5.3.1.3 и 5.3.1.4 на одном уровне энергии, определяют среднее арифметическое значение коэффициента деления делительной пластины 4 по формуле

$$\bar{k} = \frac{1}{n} \sum_{i=1}^n k_i, \quad (3)$$

где  $n$  — число измерений  $k_i$  и принимают его за результат измерения.

5.3.1.6. Оценку относительного среднего квадратического отклонения результата измерений коэффициента деления делительной пластины вычисляют по формуле

$$S_{\bar{k}} = \frac{1}{k} \sqrt{\frac{\sum_{i=1}^n (k_i - \bar{k})^2}{n(n-1)}} \cdot 100\%, \quad (4)$$

где  $n$  — число измерений  $\bar{k}$ .

Значение  $S_{\bar{k}}$  должно быть не более 0,4 %, если значение  $S_{\bar{k}} > 0,4$  %, то следует проверить юстировку образцовых средств измерений энергии 5 и 11, а также выполнение установленных в эксплуатационной документации требований к времени между двумя измерениями энергии и повторить определение значения  $S_{\bar{k}}$ .

5.3.1.7. Заменяют образцовое средство измерений энергии 5 поверяемым приемным элементом 6 с присоединенным к нему прибором 7 или поверяемым преобразователем 8 с присоединенными к нему приборами 9 и 10. С помощью подвижек юстировочного столика, на котором расположен поверяемый приемный элемент (преобразователь) 6 (8), добиваются того, чтобы излучение лазера 1 попало в геометрический центр его приемной поверхности перпендикулярно к ней.

5.3.1.8. Измеряют температуру  $t_1$  в помещении с помощью термометра, установленного в зоне поверяемого преобразователя.

5.3.1.9. Подают одиночный импульс излучения лазера 2 (или 12) и, регистрируя показания приборов 7 и 11 (9, 10, 11), вычисляют значение коэффициента преобразования  $A_i$  для единичного наблюдения по формуле

$$A_i = \bar{k} \frac{U_i - U_{n_i}}{E_{k_i}}, \quad (5)$$

где  $U_i$  — максимальное значение выходного сигнала поверяемого приемного элемента (преобразователя) 6 (8), мкВ;

$U_{n_i}$  — установившееся значение напряжения нулевого уровня поверяемого приемного элемента (преобразователя) 6 (8), с учетом знака, мкВ;

$E_{n_i}$  — энергия излучения, измеренная образцовым средством измерений энергии II, Дж.

5.3.1.10. Вычисляют значение коэффициента преобразования  $A_{n_i}$  — для нормальных условий поверки по формуле

$$A_{n_i} = A_i [1 + \alpha(t_n - t_i)], \quad (6)$$

где  $t_n$  — температура, равная 20°C;

$t_i$  — температура в помещении, °C;

$\alpha$  — температурная погрешность, указанная в нормативно-технической документации на поверяемый преобразователь.

5.3.1.11. Проводят серию из 5—7 измерений  $A_{n_i}$ , в соответствии с п. 5 пп. 5.3.1.8—5.3.1.10 с интервалами между импульсами не менее 15 мин для поверяемых преобразователей типов ТПИ-2—5, ТПИ-2—7, приемного элемента ЭП-50—01 и 20 мин для преобразователя типа ТПИ-2М, определяют среднее арифметическое значение коэффициента преобразования  $\bar{A}_n$  по формуле

$$\bar{A}_n = \frac{1}{n} \sum_{i=1}^n A_{n_i} \quad (7)$$

и принимают его за результат измерений.

5.3.1.12. Оценку среднего квадратического отклонения  $S_{\bar{A}_n}$  результата измерений коэффициента преобразования вычисляют по формуле

$$S_{\bar{A}_n} = \frac{1}{\bar{A}_n} \sqrt{\frac{\sum_{i=1}^n (A_{n_i} - \bar{A}_n)^2}{n(n-1)}} \cdot 100\%, \quad (8)$$

где  $n$  — число измерений  $\bar{A}_n$ .

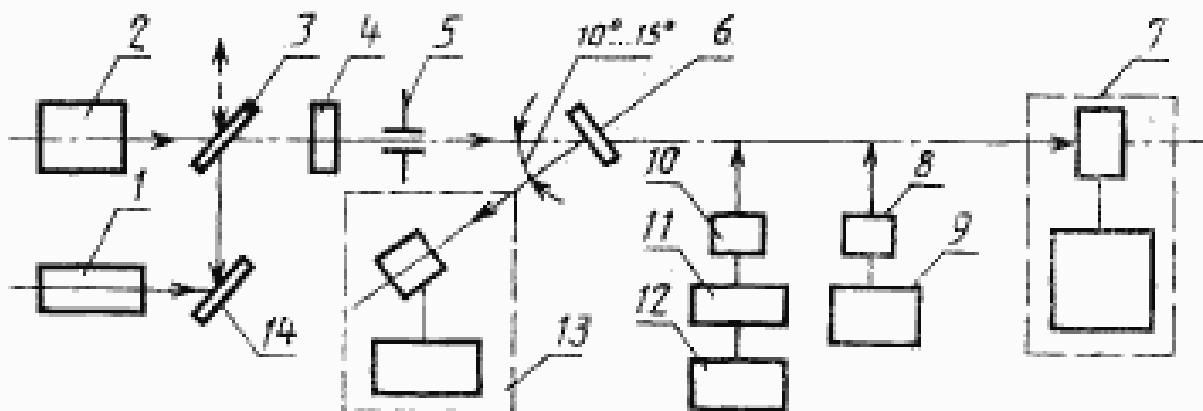
Значение  $S_{\bar{A}_n}$  должно быть не более 0,5 %, если значение  $S_{\bar{A}_n} > 0,5$  %, то следует проверить юстировку поверяемого приемного элемента (преобразователя) 6 (8), а также выполнение установленных в них нормативно-технической документации требований к времени между двумя измерениями энергии и повторить определение значения  $S_{\bar{A}_n}$ .

Поверяемый преобразователь считают прошедшим поверку, если измеренное значение коэффициента преобразования отличается от значения, указанного в нормативно-технической документации о предыдущей поверке не более, чем на значение основной погрешности и превышает установленное в нормативно-технической документации минимально допустимое значение коэффициента преобразования не менее, чем на значение основной погрешности.

**5.3.2. Определение коэффициента преобразования при длине волны 10,6 мкм (см. черт. 2)**

**5.3.2.1.** С помощью лазера 1 юстируют оптический тракт, используя имеющиеся у юстировочных столиков подвижки, таким образом, чтобы излучение попало в геометрические центры окна диска затвора 4, диафрагмы 5, делительной пластины 6, приемных поверхностей рабочих элементов образцового средства измерений 7 и образцового средства измерений 13.

**Схема соединения приборов для определения коэффициента преобразования и составляющих основной погрешности при длине волн  $\lambda = 10,6$  мкм**



1 — лазер типа ЛГ-75; 2 — лазер типа ИЛГН-704; 3 — зеркало; 4 — затвор; 5 — диафрагма; 6 — делительная пластина; 7 — образцовое средство измерений энергии типа ТПИ-2-5(0); 8 — поверхляемый приемный элемент типа ЭП-60-01; 9 — цифровой вольтметр типа Ш1613; 10 — поверяемый преобразователь типа (ТПИ-3-5 или ТПИ-3-7, или ТПИ-2М); 11 — универсальный цифровой вольтметр типа Ш68603; 12 — печатающее устройство типа Ш68602; 13 — образцовое средство измерений ОСИ Э; 14 — зеркало

Черт. 2

**5.3.2.2.** Убирают зеркало 3; подборами диафрагмы 5, режима накачки лазера 2 и диска затвора 4 добиваются по показаниям образцового средства измерений 7, чтобы значение подаваемой энергии соответствовало требованиям п. 5.3.1 пп. 5.3.1.2.

**5.3.2.3.** Повторяют операции по п. 5.3.1 пп. 5.3.1.3—5.3.1.12 и определяют значения  $k_t$ ,  $\bar{k}$ ,  $S_{\bar{k}}$ ,  $A_t$ ,  $A_{H_t}$ ,  $\bar{A}_H$ ,  $S_{\bar{A}_H}$  при длине волны 10,6 мкм.

Поверяемый преобразователь считают прошедшим поверку, если измеренное значение коэффициента преобразования отличается от значения, указанного в нормативно-технической документации о предыдущей поверке не более чем на значение основной погрешности и превышает установленное в нормативно-технической документации минимально допустимое значение коэффициента преобразования не менее, чем на значение основной погрешности.

### 5.3.3. Определение неисключенной систематической погрешности $\Theta_2$

Неисключенную систематическую погрешность  $\Theta_2$ , обусловленную зависимостью коэффициента преобразования от координат точек приемной поверхности поверяемого преобразователя, в которые попадает пучок лазерного излучения, определяют только при длине волны  $\lambda=0,69$  мкм или  $\lambda=1,06$  мкм и распространяют на длину волны  $\lambda=10,6$  мкм. Для поверяемого преобразователя типа ТПИ-2—7 значение  $\Theta_2$  определяют также и при длине волны 10,6 мкм.

5.3.3.1. Подбором диафрагмы 3 (см. черт. 1) добиваются того, чтобы диаметр пучка лазера 2 (или 12) не превышал значения (5—6) мм для поверяемых преобразователей типов ТПИ-2—5, ТПИ-2—7; (6—10) мм для преобразователей типа ТПИ-2М и 8 мм для приемного элемента типа ЭП-50—01.

5.3.3.2. Поверяемый приемный элемент (преобразователь) 6 (8) юстируют с помощью подвижек юстировочного столика таким образом, чтобы пучок излучения попал в геометрический центр его приемной поверхности, а затем последовательно, в четыре точки  $K$ , расположенные на взаимно перпендикулярных диаметрах на расстоянии 15 мм от геометрического центра поверяемых преобразователей типов ТПИ-2—5, ТПИ-2—7, приемного элемента типа ЭП-50—01, а для преобразователя типа ТПИ-2М — на диагоналях его приемной поверхности и отстоящих от ее краев на расстоянии 15 мм.

5.3.3.3. Проводят серию из 5—7 измерений выходных сигналов поверяемого приемного элемента (преобразователя) 6 (8) при подаче потока излучения в центр и в каждую из точек  $K$  по методике, изложенной в п. 5.3.1, и по формуле (7) вычисляют значения  $\bar{A}_n$ ,  $\bar{A}_k$ .

5.3.3.4. Для центра и каждой точки  $K$  вычисляют среднее арифметическое значение коэффициента преобразования «центр—край» по формуле

$$A_{cp} = \frac{\bar{A}_n + \bar{A}_k}{2}. \quad (9)$$

5.3.3.5. Значение неисключенной систематической погрешности  $\Theta_2$  вычисляют по формуле

$$\Theta_{2K} = \frac{A_{cp} - \bar{A}_k}{A_{cp}} \cdot 100\%. \quad (10)$$

Принимают  $\Theta_2$  равной наибольшему из четырех полученных значений  $\Theta_{2K}$ .

5.3.3.6. Неисключенную систематическую погрешность  $\Theta_2$  при длине волны 10,6 мкм для преобразователя типа ТПИ-2—7 опре-

деляют по методике п. 5.3.3 пл. 5.3.3.1—5.3.3.5, используя схему соединения приборов в соответствии с черт. 2.

**5.3.4.** Основную относительную погрешность  $\Delta_0$  поверяемого преобразователя вычисляют по формуле

$$\Delta_0 = k \sqrt{\frac{1}{n} \sum_{i=1}^n S_i^2 + \frac{1}{3} \sum_{j=1}^m \Theta_j^2}, \quad (11)$$

где  $k$  — коэффициент, зависящий от соотношения случайной и неисключенной систематической погрешности и принятой доверительной вероятности, определяемый по ГОСТ 8.207—76;

$S_i$  — оценка среднего квадратического отклонения, характеризующая  $i$ -ю случайную погрешность, %;

$\Theta_j$  — граница  $j$ -й составляющей неисключенной систематической погрешности, %.

$$\sum_{i=1}^n S_i^2 = S_1^2 + S_2^2, \quad (12)$$

где  $S_1$  — оценка среднего квадратического отклонения результата измерения коэффициента деления делительной пластины, вычисленная по формуле (4), %;

$S_2$  — оценка среднего квадратического отклонения результата измерения среднего значения коэффициента преобразования, вычисленная по формуле (8), %:

$$\sum_{j=1}^m \Theta_j^2 = \Theta_1^2 + \Theta_2^2 + \Theta_3^2 + \Theta_4^2, \quad (13)$$

где  $\Theta_1$  — неисключенная систематическая погрешность образцового средства измерений; принимают равной основной погрешности ОСИ Э, указанной в нормативно-технической документации;

$\Theta_2$  — неисключенная систематическая погрешность, обусловленная зависимостью коэффициента преобразования от координат точек приемной поверхности поверяемого преобразователя, в которые попадает пучок лазерного излучения, вычисленная по формуле (10), %;

$\Theta_3$  — неисключенная систематическая погрешность, обусловленная зависимостью коэффициента преобразования от уровня измеряемой энергии, %; независимо от длины волны излучения принимают равной: 1,5 % для преобразователя типа ТПИ-2—7, 1 % для преобразователя типа ТПИ-2—5 и 3 % для преобразователя типа ТПИ-2М; составляющую  $\Theta_3$  для приемного элемента ЭП-50—01 не учитывают;

$\Theta_4$  — неисключенная систематическая погрешность измерителя выходного сигнала поверяемого преобразователя, %; при-

нимают равной основной погрешности измерителя на соответствующем пределе измерений, указанной в нормативно-технической документации.

**Примечание.** В случае применения образцового средства измерений энергии, в нормативно-технической документации или свидетельстве о метрологической аттестации которого приведены данные по составляющим его основной погрешности, например, типа ТПИ-2—Б(0), в формулу (12) дополнительно вносят значение  $S_2$ , равное  $\sigma_{\text{оси}}$ , а значение  $\Theta_1$  в формуле (13) принимают равным значению  $\Theta$  оси данного типа образцового средства измерений энергии.

Округляют полученные значения до целого в сторону увеличения, исходя из ряда: 4, 5, 6, 8. Погрешность поверяемых преобразователей, рассчитанная по формуле (11), не должна превышать допустимых значений, указанных в нормативно-технической документации.

## 6. ОФОРМЛЕНИЕ РЕЗУЛЬТАТОВ ПОВЕРКИ

6.1. Результаты измерений заносят в протокол, форма которого приведена в обязательном приложении 6.

6.2. Положительные результаты государственной первичной поверки оформляют записью в паспорте, удостоверенной подписью поверителя.

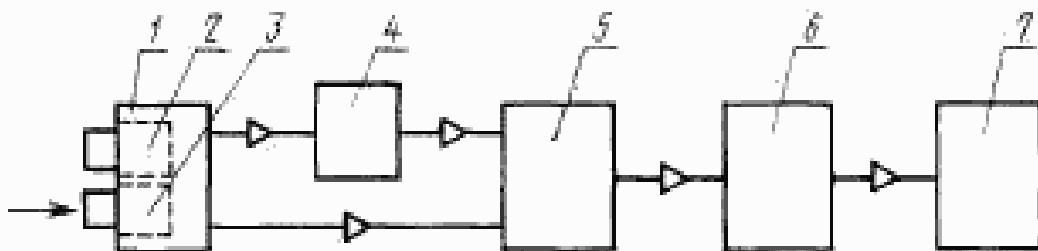
6.3. При положительных результатах государственной периодической поверки выдают свидетельство по форме, установленной Госстандартом, куда заносят коэффициент преобразования и основную относительную погрешность поверяемого преобразователя.

6.4. Положительные результаты периодической ведомственной поверки оформляют в порядке, установленном ведомственной метрологической службой.

6.5. Первичные измерительные калориметрические преобразователи типов ТПИ-2-Б, ТПИ-2М, ТПИ-2-7 и приемный элемент типа ЭП-50—01, не удовлетворяющие требованиям настоящего стандарта, к выпуску и применению не допускают, на них выдают извещение о непригодности.

**ПРИЛОЖЕНИЕ 1**  
*Справочное*

**Схема образцового средства измерений энергии  
однократных импульсов лазерного излучения типа ТПИ-2—5(0)**



1 — измерительный преобразователь типа ТПИ-2-5(0); 2 — компенсационный преобразователь типа ТПИ-2-5; 3 — рабочий преобразователь типа ТПИ-2-5; 4 — источник регулируемого напряжения типа ИРН-64; 5 — микровольтамперметр типа Ф11692; 6 — магазин сопротивлений типа Р 33; 7 — самоизищущий потенциометр типа КСП-4.

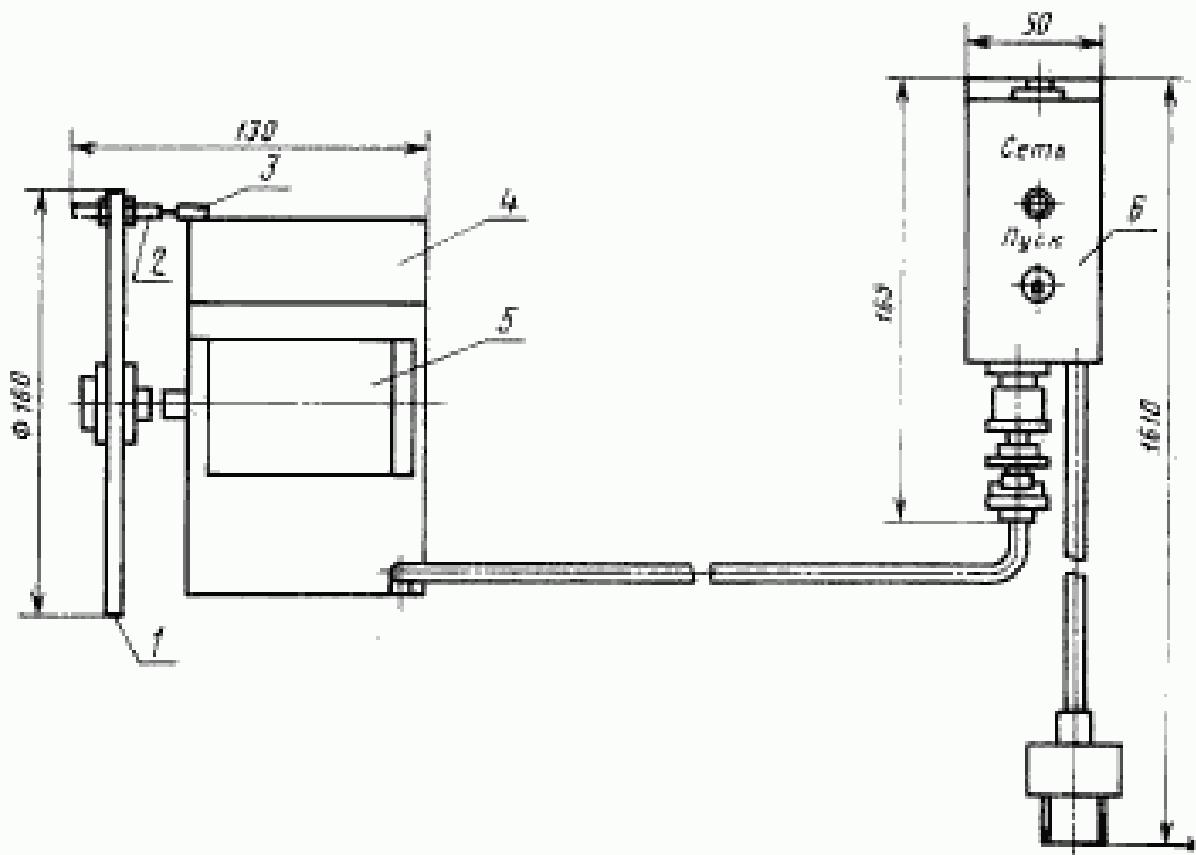
**ПРИЛОЖЕНИЕ 2**  
*Справочное*

**Затвор с пультом управления**

Затвор с пультом управления предназначен для формирования импульсов излучения при проведении поверки преобразователей на длине волны 10,6 мкм. В комплект затвора входит набор дисков из асбестоцемента по ГОСТ 4248—78. Каждый диск имеет вырез в виде сектора, угол которого определяет длительность импульса. Углы выреза в дисках составляют 15, 30, 45°. На краю каждого диска 1 расположен штырек 2 (черт. 1). Внутри корпуса затвора 4 помещен электродвигатель 5, на оси которого устанавливается диск 1 из набора сменных дисков. В корпусе затвора, сбоку имеется вырез для прохождения излучения. Для удобства управления работой затвора, последний снабжен выносным пультом управления.

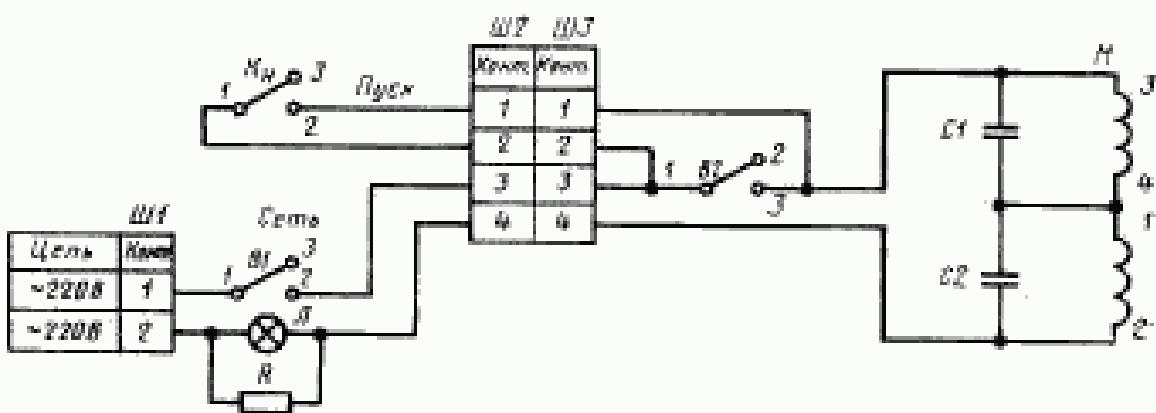
Электрическая схема соединения затвора с пультом управления приведена на черт. 2.

В исходном положении (см. черт. 2) штырек 2 размыкает контакты 2 и 3 микропереключателя В2. При включении тумблера В1 «Сеть» и нажатии на кнопку К1 «Пуск» электродвигатель (см. черт. 1) начинает вращаться, штырек 2 установленного диска 1 соскаивает с кнопки микропереключателя В2, при этом замыкаются контакты 2 и 3. После формирования импульса штырек 2 устанавливается в первоначальное положение, размыкая при этом контакты 2 и 3 микропереключателя В2 и тем самым обесточивая электродвигатель.



Черт. 1

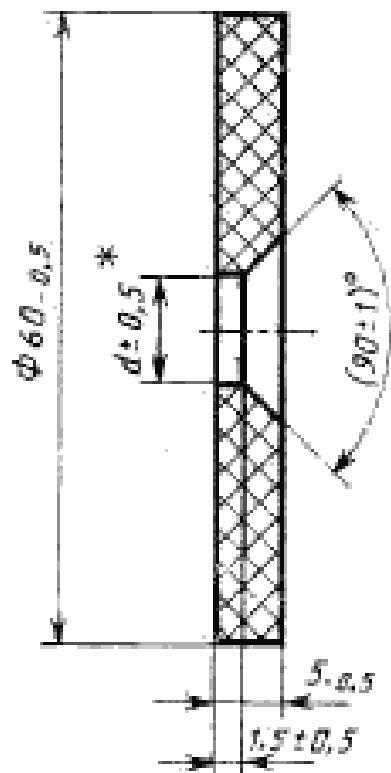
**Электрическая схема соединения затвора  
с пультом управления**



Черт. 2

**ПРИЛОЖЕНИЕ 3**  
Справочное

**Диафрагма**

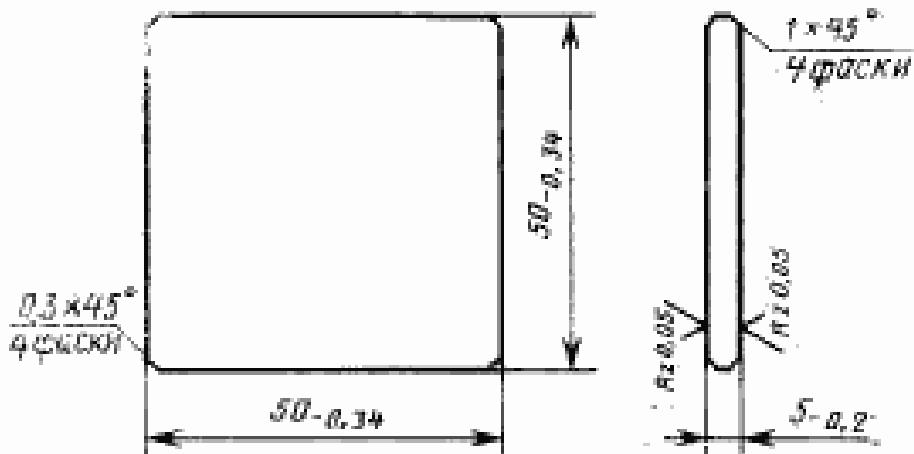


$d = 4; 7; 10$  и  $12$  мм.

Материал — необработанная асбестоцементная доска по ГОСТ 4248—78.

**ПРИЛОЖЕНИЕ 4**  
**Справочное**

**Делительная пластина из стекла марки ИКС29**

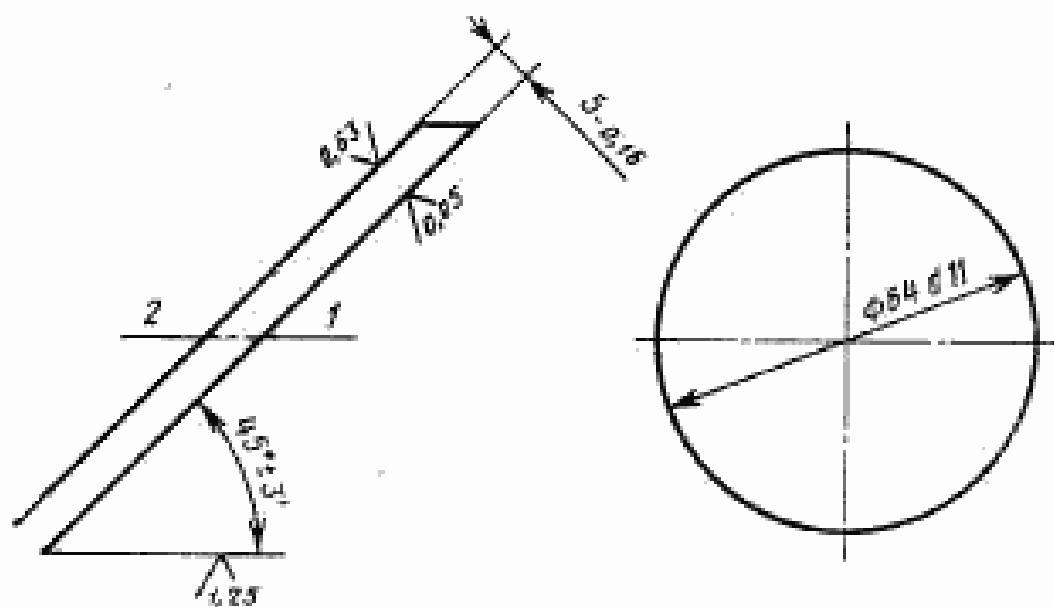


<i>N</i>	5
$\Delta N$	0,5
$\Theta$	15'
$O_{\varnothing}$	40

## ПРИЛОЖЕНИЕ 5

## Справочное

## Зеркало из стекла марки К8



Вне светового диаметра допускается кант без зеркального покрытия.

**ПРИЛОЖЕНИЕ 6**  
**Общее**

**ПРОТОКОЛ**

проверки	изменение и тип измеренного преобразователя
зазорской №	изготовленного предприятия
	, принадлежащего
внешний осмотр	
Сопротивление цепи нагревателя, Ом	
Поверка производится при длине волны $\lambda =$	
Входное сопротивление, Ом	
Сопротивление цепи термодатчика, Ом	

Определение коэффициента деления детальной пластины	Порядковый номер измерения	Сопротивление цепи термодатчика	Среднее арифметическое значение коффициента деления
Показание прибора 1 (13), $E_{k_1}$ , Дж	1	2	3
Показание прибора 5 (7), $E_{k_2}$ , Дж	4	5	$\bar{k} = \frac{1}{n} \sum_{t=1}^n k_t =$
Коэффициент деления детальной пластины			

Оценка относительного СКО результата измерений, %	$S_{\bar{k}} = \sqrt{\frac{\sum_{t=1}^n (k_t - \bar{k})^2}{n(n-1)}} \cdot 100\%$
---	--

*Продолжение*

Лазер	Порядковый номер измерения	$\lambda=0,63(1,06) \text{ мкм}$					$\lambda=10,6 \text{ мкм}$
		1	2	3	4	5	
Показание приборов ШИБ13 ШВ003, $(U_t - U_{n_t})$ , мВ							
Показание прибора 11(13), $E_{k_1}$ Дж							
Показание термометра $t_1$ , °С*							
Коэффициент преобразования мкВ/Дж							
$A_t = k \frac{U_t - U_{n_t}}{E_{k_1}}$							
Коэффициент преобразования для условий поверки, мкВ/Дж							
$A_{n_t} = A_t [1 + \alpha (t_0 - t_t)]$							
Среднее арифметическое значение коэффициента преобразования, мкВ/Дж							
$\bar{A}_n = \frac{1}{n} \sum_{t=1}^n A_{n_t}$							
Оценка относительного СКО ре- зультата измерений, %							
$S_{\bar{A}_n} = \frac{1}{\bar{A}_n} \sqrt{\frac{\sum_{t=1}^n (A_{n_t} - \bar{A}_n)^2}{n(n-1)}} \cdot 100\%$							
							$S_{\bar{A}_n} =$

Определение коэффициента преобразования измерителя

*Продолжение*

Координаты точек приемной поверхности	Влево	Центр	Вправо	Вверх	Центр	Вниз
Порядковый номер	1   2   3   4   5   1   2   3   4   5   1   2   3   4   5					
Показание приборов типа ЦИ513, Ш68003, ( $U_t - U_{t_c}$ ), мВ	—	—	—	—	—	—
Показание прибора 11(13). $E_{k_f}$ , Дж	—	—	—	—	—	—
Коэффициент прессобразования, мкВ/Дж	—	—	—	—	—	—
$A_{uf} = k \frac{U_t - U_{uf}}{E_{k_f}}$ —	—	—	—	—	—	—
Среднее эрифметическое значение коэффициента прессобразования, мкВ/Дж	$\bar{A}_{uf} = \frac{1}{n} \sum_{t=1}^n A_{uf}$	$\bar{A}_{uk} =$				
Среднее эрифметическое значение коэффициента прессобразования центр—краин, мкВ/Дж	$A_{cp,1} =$	$A_{cp,2} =$	$A_{cp,3} =$	$A_{cp,4} =$	—	—
$A_{cp} = \frac{\bar{A}_u + \bar{A}_k}{2}$	—	—	$\Theta_{211} =$	$\Theta_{213} =$	—	$\Theta_{214} =$
$\Theta_{uk} = \frac{A_{cp} - \bar{A}_k}{A_{cp}} \cdot 100\%$	—	—	—	—	—	$\Theta_{ukm} =$

Операційне засоби перевірки первинних датчиків калориметрических преобразувачів



Проверка					
Составляющая $\theta_1$ , %	Составляющая $\theta_2$ , %	Составляющая $\theta_3$ , %	Составляющая $\theta_4$ , %	Составляющая $\theta_5$ , %	Составляющая $\theta_6$ , %
$\Delta_{\theta_1} = \sqrt{\sum_{i=1}^n S_i^2 + \frac{1}{3} \sum_{i=1}^n \theta_i^2}$					
Составляющие независимые	Составляющие зависимые	Составляющие независимые	Составляющие зависимые	Составляющие независимые	Составляющие зависимые
$\Delta_{\theta_2} = \sqrt{\sum_{i=1}^n S_i^2 + \frac{1}{3} \sum_{i=1}^n \theta_i^2}$					
Составляющие независимые	Составляющие зависимые	Составляющие независимые	Составляющие зависимые	Составляющие независимые	Составляющие зависимые
$\Delta_{\theta_3} = \sqrt{\sum_{i=1}^n S_i^2 + \frac{1}{3} \sum_{i=1}^n \theta_i^2}$					
Составляющие независимые	Составляющие зависимые	Составляющие независимые	Составляющие зависимые	Составляющие независимые	Составляющие зависимые
$\Delta_{\theta_4} = \sqrt{\sum_{i=1}^n S_i^2 + \frac{1}{3} \sum_{i=1}^n \theta_i^2}$					
Составляющие независимые	Составляющие зависимые	Составляющие независимые	Составляющие зависимые	Составляющие независимые	Составляющие зависимые
$\Delta_{\theta_5} = \sqrt{\sum_{i=1}^n S_i^2 + \frac{1}{3} \sum_{i=1}^n \theta_i^2}$					
Составляющие независимые	Составляющие зависимые	Составляющие независимые	Составляющие зависимые	Составляющие независимые	Составляющие зависимые
$\Delta_{\theta_6} = \sqrt{\sum_{i=1}^n S_i^2 + \frac{1}{3} \sum_{i=1}^n \theta_i^2}$					
Составляющие независимые	Составляющие зависимые	Составляющие независимые	Составляющие зависимые	Составляющие независимые	Составляющие зависимые

*Редактор А. Л. Владимиров  
Технический редактор М. И. Максимова  
Корректор А. Г. Старостин*

**Сдано в наб. 10.11.85 Подп. в печ. 26.12.85 1,5 усл. л. л. 1,5 усл. кр.-отт. 1,31 уч.-изд. л.  
Тираж 10000 Цена 5 коп.**

---

**Ордена «Знак Почета» Издательство стандартов, 129840, Москва, ГСП,  
Новопресненский пер., 3.  
Калужская типография стандартов, ул. Московская, 256. Зак. 3407**

---