



**ГОСУДАРСТВЕННЫЙ СТАНДАРТ
СОЮЗА ССР**

КОНТРОЛЬ НЕРАЗРУШАЮЩИЙ
ПРЕОБРАЗОВАТЕЛИ УЛЬТРАЗВУКОВЫЕ
МЕТОДЫ ИЗМЕРЕНИЯ ОСНОВНЫХ ПАРАМЕТРОВ
ГОСТ 23702—85

Издание официальное

ГОСУДАРСТВЕННЫЙ КОМИТЕТ СССР ПО СТАНДАРТАМ
Москва

ГОСУДАРСТВЕННЫЙ СТАНДАРТ
СОЮЗА ССР

КОНТРОЛЬ НЕРАЗРУШАЮЩИЙ
ПРЕОБРАЗОВАТЕЛИ УЛЬТРАЗВУКОВЫЕ
МЕТОДЫ ИЗМЕРЕНИЯ ОСНОВНЫХ ПАРАМЕТРОВ
ГОСТ 23702—85

Издание официальное

МОСКВА — 1986

РАЗРАБОТАН Министерством приборостроения, средств автоматизации и систем управления

ИСПОЛНИТЕЛИ

А. Ф. Мельканович, канд. техн. наук; **Л. М. Кушкулей**, канд. физ.-мат. наук;
И. И. Арбит; **Е. И. Серегин**, канд. техн. наук; **Б. Л. Зайцев**

ВНЕСЕН Министерством приборостроения, средств автоматизации и систем управления

Член Коллегии **Н. И. Гореликов**

УТВЕРЖДЕН И ВВЕДЕН В ДЕЙСТВИЕ Постановлением Государственного комитета СССР по стандартам от 25 сентября 1985 г. № 3023

Контроль неразрушающий**ПРЕОБРАЗОВАТЕЛИ УЛЬТРАЗВУКОВЫЕ****Методы измерения основных параметров**Non-destructive testing. Ultrasonic transducers.
Methods of measuring the main parameters**ГОСТ
23702—85**Взамен
ГОСТ 23702—79

ОКП 42 7619

Постановлением Государственного комитета СССР по стандартам от 25 сентября 1985 г. № 3023 срок действия установлен**с 01.01.87****до 01.01.92****Несоблюдение стандарта преследуется по закону**

Настоящий стандарт распространяется на ультразвуковые пьезоэлектрические преобразователи по ГОСТ 26266—84 (далее — ПЭП), имеющие рабочую область частот в диапазоне от 0,16 до 30,0 МГц и предназначенные для работы в составе ультразвуковых приборов неразрушающего контроля (далее — УПК) при эхо- и теневых методах контроля.

Стандарт устанавливает методы измерения основных параметров (далее — параметры) ПЭП при проведении испытаний и поверки. Перечень основных параметров, подлежащих измерениям, установлен ГОСТ 26266—84.

Пояснения некоторых терминов, применяемых в настоящем стандарте, приведены в справочном приложении 1.

1. ОБЩИЕ УКАЗАНИЯ

1.1. Нормальные климатические условия измерений должны быть следующие:

температура окружающего воздуха (293 ± 5) К $[(20 \pm 5) ^\circ\text{C}]$;температура воды в иммерсионной ванне (293 ± 5) К $[(20 \pm 5) ^\circ\text{C}]$;

атмосферное давление (100 ± 4) кПа [(750 ± 30) мм рт. ст.]; относительная влажность воздуха (65 ± 15) %.

1.2. Напряжение и частота переменного тока питания измерительной аппаратуры должны соответствовать требованиям стандартов и технических условий на приборы конкретного типа.

Вибрации, внешние электрические и магнитные поля должны находиться в пределах, установленных в стандартах и технических условиях на УПНК и измерительную аппаратуру.

1.3. Время прогрева приборов, используемых при проведении измерений, устанавливают в соответствии с эксплуатационной документацией на эти приборы.

1.4. При измерении параметров иммерсионных ПЭП не допускается наличие пузырьков воздуха на их поверхности и на поверхности отражателя.

1.5. Если совместная работа ПЭП с УПНК предусматривает использование согласующих устройств (трансформаторов, корректирующих цепей и т. п.), условия подключения согласующих устройств к ПЭП при проведении измерений должны быть указаны в технических условиях на ПЭП конкретных типов.

1.6. При измерении параметров передаточной функции импульсной характеристики и электрического сопротивления подключают ПЭП к измерительной установке кабелем, если его длина не менее 500 мм, в противном случае — соединительным кабелем, имеющим параметры: емкость (60 ± 3) пФ; волновое сопротивление (50 ± 3) Ом; коэффициент затухания на частоте 10 МГц — не более 0,1 дБ/м.

1.7. Измерения параметров ПЭП, выполняемые совместно с УПНК, должны проводить с электронным блоком УПНК, аттестованным в установленном порядке. Подключение ПЭП к электронному блоку УПНК проводят согласно эксплуатационной документации на УПНК. Допускается вместо электронного блока УПНК использовать только его блок генератора импульсов возбуждения и (или) блок приемника.

1.8. При проведении измерений временную регулировку чувствительности и отсечку электронных блоков УПНК отключают во всех случаях, кроме специально указанных в технических условиях на приборы конкретного типа.

1.9. Требования к стандартным образцам или акустическим нагрузкам, используемым при измерении АРД-диаграммы, отношения сигнал/шум, функции шумов и функции влияния, а также требования к стандартным образцам, используемым при измерениях импульсного коэффициента преобразования $K_{\tilde{U}U}$ и мгновенных значений эхо-импульса $\tilde{U}_V^{+(-)}$, должны быть указаны в технических условиях на ПЭП конкретного типа или УПНК, в состав которых входит ПЭП.

1.10. При указании значений параметров ПЭП в эксплуатационной документации должны быть приведены условные обозначения акустических нагрузок, отражателей и расстояния от ПЭП до отражателей согласно обязательному приложению 2.

1.11. При выполнении измерений параметров контактных ПЭП перед их установкой на акустические нагрузки или стандартные образцы рабочие поверхности акустических нагрузок и стандартных образцов необходимо смазать контактной жидкостью, тип которой устанавливают в технических условиях на ПЭП конкретных типов.

1.12. Используемые средства измерений, приборы и блоки УПНК, акустические нагрузки и стандартные образцы должны быть аттестованы в установленном порядке. Перечень рекомендуемых средств измерений приведен в рекомендуемом приложении 3.

2. МЕТОДЫ ИЗМЕРЕНИЙ

2.1. Метод измерения импульсного коэффициента преобразования K_{UV}^n , мгновенных значений эхо-импульса $\tilde{U}_V^{+(-)}$, временных интервалов эхо-импульса $\tilde{t}_i^{+(-)}$, длительности эхо-импульса $\tilde{t}_{\max(N)}$, эффективной частоты эхо-импульса \tilde{f}_s .

2.1.1. Аппаратура. Измерения параметров совмещенных ПЭП следует проводить на установке, схема которой приведена на черт. 1.

При измерении параметров раздельно-совмещенных ПЭП излучающий преобразователь подключают к генератору, а приемный — к приемнику.

Осциллограф должен иметь следующие параметры: полосу пропускания 0,0—35,0 МГц; входное сопротивление не менее 1,0 МОм; входную емкость не более 30,0 пФ; диапазон амплитуд исследуемых сигналов 0,03—300 В; погрешность измерения амплитуд и временных интервалов не более 5,0%.

Акустические нагрузки контактных ПЭП должны соответствовать черт. 2 и 3. Акустические нагрузки для ПЭП, предназначенных для возбуждения объемных волн, должны соответствовать табл. 1. Материал, геометрические размеры и акустические свойства акустических нагрузок для ПЭП, предназначенных для возбуждения нормальных и поверхностных волн, должны быть указаны в технических условиях на ПЭП конкретных типов.

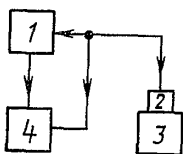
Акустические нагрузки, соответствующие табл. 1, должны быть аттестованы по коэффициенту затухания в рабочем диапазоне час-

тот с погрешностью $\Delta\alpha_f \leq 1/(2z)$, дБ/мм (z — высота H или радиус R нагрузки, мм).

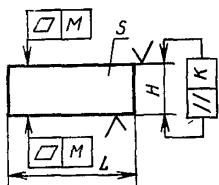
Акустической нагрузкой иммерсионных ПЭП служит питьевая вода по ГОСТ 2874—82, в которой на расстоянии z от ПЭП находится плоский отражатель.

Плоский отражатель должен представлять собой прямой цилиндр из нержавеющей стали, удовлетворяющий условиям: высота $H \geq t_N \cdot v/2$ (v — скорость звука в стали); диаметр основания не менее 60 мм; параметр шероховатости рабочей поверхности основания $Ra \leq 0,63$ мкм; допуск плоскостности 0,02 мм.

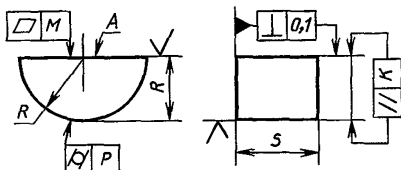
Электронный блок УПНК должен соответствовать п. 1.7.



1—электронный блок УПНК; 2—проверяемый ПЭП;
3—акустическая нагрузка или стандартный образец;
4—осциллограф
Черт. 1



Черт. 2



Черт. 3

2.1.2. Подготовка и проведение измерений. Выбирают акустическую нагрузку для контактных ПЭП в зависимости от частотного диапазона (см. табл. 1) и типа ПЭП. Схема расположения ПЭП на нагрузке должна соответствовать черт. 4—8, при этом каждой из указанных схем соответствуют следующие ПЭП: черт. 4 — контактные, контактно-иммерсионные прямые; черт. 5 — наклонные для возбуждения объемных волн; черт. 6 — наклонные для возбуждения поверхностных волн; черт. 7 — наклонные для возбуждения нормальных волн; черт. 8 — иммерсионные.

При измерении по схемам черт. 6—8 значения z выбирают из ряда $z = 5n$, мм, где $n = 1, 2, 3, \dots$; для ПЭП, у которых нормируют фокусное расстояние F , значение z устанавливают равным F .

Подключают ПЭП к установке и, притирая его к поверхности нагрузки, добиваются устойчивого повторения максимального значения эхо-сигнала. При измерении по схемам черт. 5—8 следует изменять ориентацию ПЭП относительно отражающей поверхности, добиваясь максимального значения эхо-сигнала.

Таблица 1

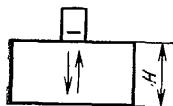
Параметры акустических нагрузок

| Диапазон частот, МГц | Материал | Высота H или радиус R , мм | Параметр шероховатости по ГОСТ 2789—73, мкм, не более | Допуск плоскостности M | Допуск цилиндричности P и допуск параллельности K | Затухание звука a_f , дБ/мм, не более | Скорость звука, м/с | Длина (диаметр) L , мм, не менее | Ширина S , мм, не менее |
|----------------------|--|--------------------------------|---|--------------------------|---|---|---------------------|------------------------------------|---------------------------|
| 0,16—1,0 | Органическое стекло по ГОСТ 17622—72 | 75±1; 125±1 | Rz 20,0 | 0,05 | 0,1 | 0,1 | 2710 ±100 | 250 | 200 |
| 1,0—14,0 | Алюминиевый сплав Д16Т по ГОСТ 4784—74 | 25±0,5; 50±0,75 | Ra 2,5 | 0,02 | 0,04 | 0,05 | 6420 ±100 | 90 | 70 |
| 0,6—7,5 | Сталь 45 по ГОСТ 1050—74 | 25±0,5; 50±0,75; 75±1,0 | Ra 0,63 | 0,02 | 0,04 | 0,05 | 5915 ±100 | 90 | 70 |
| 5,0—30,0 | Стекло кварцевое по ГОСТ 15130—79 | 25±0,5; 50±0,75 | Ra 0,32 | 0,01 | 0,02 | 0,05 | 5970 ±100 | 50 | — |

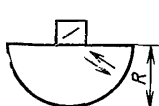
Примечание. Вместо алюминиевого сплава Д16Т допускается использовать сплав Д16ТПП по ГОСТ 21488—76, если значения скорости и затухания звука в нем такие, как приведенные в табл. 1.

Измеряют с помощью осциллографа значения параметров эхо-импульса: $\tilde{U}_f^{+(-)}$, $\tilde{t}_f^{+(-)}$, $\tilde{t}_{\max(N)}$, максимальное значение амплитуды (размаха) эхо-импульса, максимальное значение амплитуды (размаха) электрического напряжения возбуждения ПЭП и длительность полупериодов.

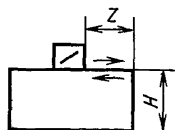
При малых значениях эхо-сигнала допускается включать между ПЭП и осциллографом широкополосный усилитель и ограничитель амплитуд импульсов возбуждения.



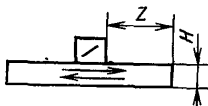
Черт. 4



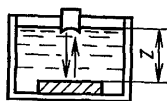
Черт. 5



Черт. 6



Черт. 7



Черт. 8

2.1.3. Импульсный коэффициент преобразования K_{UV}^n в дБ вычисляют по формуле

$$K_{UV}^n = 20 \lg \left| \frac{U_m}{U_n K_y} \right|, \quad (1)$$

где U_n , U_m — максимальные значения амплитуд (размаха) электрического напряжения возбуждения ПЭП и эхо-импульса, соответственно, В; K_y — коэффициент усиления широкополосного усилителя.

2.1.4. Для повышения точности измерения K_{UV}^n по п. 2.1.3 допускается вводить поправку γ , исключая влияние ослабления эхо-сигнала в нагрузке и обусловленную затуханием звука. Для этого в исходную формулу (1) следует добавить слагаемое $\gamma = -\alpha_f \cdot z$, где α_f — коэффициент затухания звука в материале на номинальной частоте $f_{UV(s)}$ ПЭП, дБ/мм, z — путь, пройденный звуком, мм.

2.1.5. Эффективную частоту эхо-импульса f_s в МГц вычисляют по формуле

$$f_s = \frac{n}{2\tau}, \quad (2)$$

где n — число полупериодов эхо-импульса, устанавливаемое в технических условиях на ПЭП конкретного типа;

τ — длительность n полупериодов, мкс.

Для увеличения точности измерения допускается определять f_s по спектру эхо-импульса. В этом случае эффективной частотой эхо-импульса f_s является частота, соответствующая максимуму спектра.

2.2. Метод измерения мгновенных значений импульсной характеристики $U_f^{+(-)}$, длительности импульсной характеристики $t_{\max(N)}$, временных интервалов импульсной характеристики $t_f^{+(-)}$ и импульсного коэффициента преобразования K_{UI}'' .

2.2.1. Аппаратура. Измерения следует проводить на установке, схема которой приведена на черт. 9.

Генератор видеоимпульсов (генератор ударного возбуждения УПНК) должен обеспечить возбуждение ПЭП импульсом тока экспоненциальной формы и иметь следующие параметры: амплитуда импульса тока на нагрузке $C=1000$ пФ в пределах диапазона 2—15 А; длительность фронта $\tau_{ф.э} \leq 1/2 f$ мкс; постоянная времени экспоненциального импульса $\tau_s = (1/f - \tau_{ф.э}) \pm 0,1/f$ мкс, где f — номинальные значения частоты f_{UV} или f_s проверяемого ПЭП в МГц.

Широкополосный усилитель должен обеспечить усиление эхо-импульса в полосе частот 0,16—30,0 МГц и иметь коэффициент усиления не менее 60 дБ; регулировку усиления 0—60 дБ с погрешностью в пределах $\pm 0,5$ дБ; входное активное сопротивление не менее 1,0 кОм; входную емкость не более 30 пФ; динамический диапазон входных сигналов не менее $0,5 \cdot 10^{-3}$ —1,0 В; уровень шумов не более 50 мкВ. Широкополосный усилитель должен быть устойчив к перегрузкам сигналов генератора видеоимпульсов.

Осциллограф и акустические нагрузки должны иметь значения параметров, указанные в п. 2.1.1.

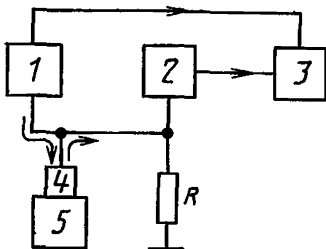
Допускается при измерении параметров специализированных ПЭП выбирать значения резистора R и входного сопротивления широкополосного усилителя такими, чтобы модуль их сопротивления при параллельном соединении был равен входному сопротивлению УПНК с отклонением в пределах допуска на входное сопротивление УПНК.

2.2.2. Подготовка и проведение измерений. Выбирают акустическую нагрузку, устанавливают на ней ПЭП и добиваются устойчивого повторения эхо-сигнала, как указано в п. 2.1.2.

Измеряют с помощью осциллографа значения параметров эхо-импульса $U_f^{+(-)}$, $t_f^{+(-)}$, t_{\max} , t_N , U_{\max} (черт. 10) и максимальное значение импульса тока возбуждения.

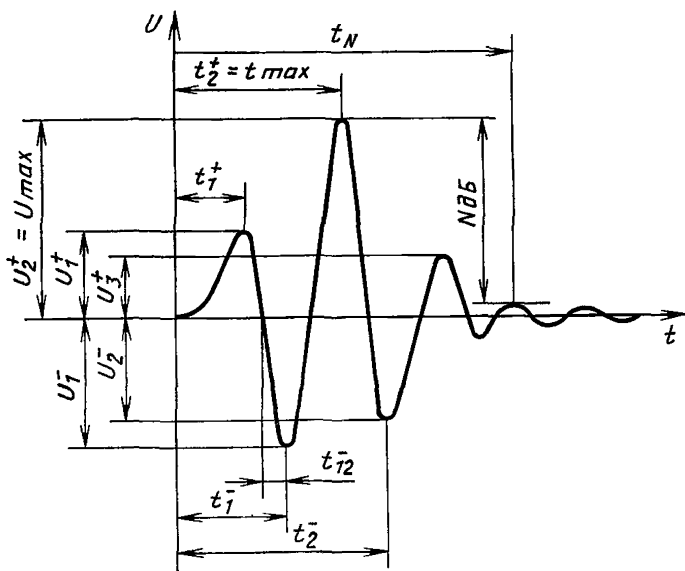
Параметры импульса тока возбуждения определяют путем измерения электрического напряжения на активном сопротивле-

нии R_I , включенном в цепь тока возбуждения ПЭП или подключенном к генератору через широкополосный трансформатор.



1—генератор видеоимпульсов; 2—широкополосный усилитель; 3—осциллограф; 4—проверяемый ПЭП; 5—акустическая нагрузка; R —резистор сопротивлением (50 ± 1) Ом

Черт. 9



Черт. 10

2.2.3. Импульсный коэффициент преобразования K_{UI}^u в дБ, вычисляют по формуле

$$K_{UI}^u = 20 \lg \left| \frac{U_{\max}}{U_R} \right| \frac{R_I}{K_{UI}^0}, \quad (3)$$

где U_{\max} — максимальное значение эхо-импульса, В;

U_R — максимальное значение напряжения на сопротивлении R_I , В;

R_I — сопротивление в цепи тока возбуждения ПЭП, Ом;

K_{UI}^0 — опорный уровень, $K_{UI}^0 = 1$ В/А.

2.2.4. Для повышения точности определения K_{UI}^H по п. 2.2.3 допускается вводить поправку γ , исключаящую влияние ослабления эхо-сигнала в нагрузке, обусловленного затуханием звука. Для этого в исходную формулу (3) следует ввести слагаемое γ , определенное в п. 2.1.4.

2.3. Метод измерения амплитудно-частотной характеристики $K_{UV}(v, \omega)$, частоты максимума преобразования $f_{UV}(v)$, полосы пропускания $\Delta f_{UV}(v)$, граничных частот пропускания f_n, f_B , неравномерности амплитудно-частотной характеристики $B_{UV}(v)$ и коэффициента преобразования $K_{UV}(v)$.

2.3.1. Аппаратура. Измерения следует проводить на установке, схема которой приведена на черт. 11 или черт. 12.

Установка, показанная на черт. 11, обеспечивает измерение методом, основанным на возбуждении ПЭП радиоимпульсом с прямоугольной огибающей и последующим измерением отношения амплитуд эхо-сигналов и импульсов возбуждения в разных точках рабочего диапазона частот, а установка, показанная на черт. 12, — методом, основанным на возбуждении ПЭП электрическим импульсом произвольной формы и последующим измерением отношения амплитуд огибающей спектра эхо-сигнала и огибающей спектра импульса возбуждения.

Генератор радиоимпульсов должен обеспечить возбуждение ПЭП радиоимпульсами с частотой заполнения 0,16—30,0 МГц, длительностью (5—15) f^{-1} мкс (f — частота заполнения в МГц), амплитудой напряжения не менее 6 f^{-1} и иметь подавление сигналов в паузе между радиоимпульсами не менее 80 дБ.

Приемник должен обеспечить прием эхо-импульсов в диапазоне частот 0,16—30,0 МГц, иметь чувствительность не хуже 2 мВ, входное сопротивление не менее 20 $Z_{п.э}$ (ω), регулировку усиления 0—60 дБ с погрешностью не более 0,5 дБ. При работе в схеме черт. 12 приемник должен также обеспечить временное селектирование эхо-импульса с регулируемым интервалом пропускания 1—100 мкс. Широкополосный усилитель должен быть устойчив к перегрузкам сигналов генератора видеоимпульсов.

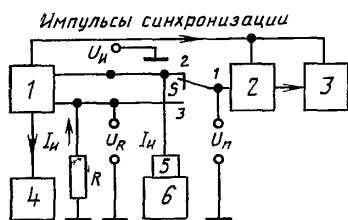
Частотомер должен иметь следующие параметры: диапазон частот 0,16—30,0 МГц; погрешность измерения частоты не более 0,1%.

Генератор импульсов возбуждения должен иметь параметры: амплитуду напряжения импульсов возбуждения ПЭП не менее 6 f^{-1} и не более 600 f^{-1} В; длительность импульса в пределах диапазона (5—15) f^{-1} мкс, где f — номинальное значение f_{UV} измеряемого ПЭП в МГц; подавление сигналов в паузе между импульсами не менее 80 дБ.

Анализатор спектра должен иметь следующие параметры: диапазон частот 0,16—30,0 МГц; полосу пропускания, регулируемую в пределах 3—70 кГц.

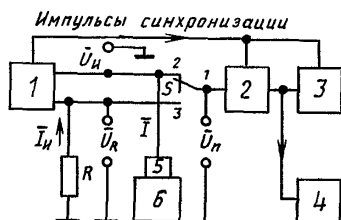
Осциллограф и акустические нагрузки должны иметь параметры согласно п. 2.1.1.

Спротивление R может быть включено как непосредственно в цепь тока возбуждения ПЭП, так и подключено к ней через широкополосный трансформатор. С целью повышения точности измерений допускается использовать генератор импульсов возбуждения с управляемой формой импульса в процессе возбуждения ПЭП, а также усилитель с малым входным сопротивлением (усилитель тока). Схема установки, использующей указанные средства, приведена в рекомендуемом приложении 4.



1—генератор радиоимпульсов; 2—приемник; 3—осциллограф; 4—частотомер; 5—проверяемый ПЭП; 6—акустическая нагрузка

Черт. 11



1—генератор импульсов возбуждения; 2—приемник; 3—осциллограф; 4—анализатор спектра; 5—проверяемый ПЭП; 6—акустическая нагрузка

Черт. 12

2.3.2. Подготовка и проведение измерений.

2.3.2.1. Выбирают акустическую нагрузку, устанавливают на ней ПЭП и добиваются устойчивого повторения первого эхо-импульса (далее — эхо-импульс), как указано в п. 2.1.2.

2.3.2.2. Измерения на установке по черт. 11 выполняют следующим образом. В пределах рабочего диапазона частот ПЭП устанавливают n различных частот заполнения радиоимпульса, длительность которого должна быть такой, чтобы эхо-импульс имел в средней части не менее двух периодов установившихся синусоидальных колебаний. С помощью приемника и осциллографа определяют значения:

$$K_{UU}^i = U_n^i - U_n^i; K_{UI}^i = U_n^i - U_R^i, \quad i=1,2,\dots,n, \quad (4)$$

где U_n^i — амплитуда импульса напряжения возбуждения ПЭП на частоте f^i , дБ;

U_R^i — амплитуда импульса напряжения на сопротивлении R на частоте f^i , дБ;

U_n^i — амплитуда импульса напряжения эхо-импульса на частоте f^i , дБ.

Измерения U_n^i и U_R^i выполняют при положении переключателя 1—2; U_R^i — при положении 1—3. Измерение $U_{n(i,R)}^i$ выполняют по амплитуде или размаху эхо-импульса в области установившихся колебаний.

2.3.2.3. Измерения на установке по черт. 12 выполняют следующим образом. Устанавливают положение и длительность строба селектора приемника такими, чтобы на выход приемника поступал сигнал или только от эхо-импульса, или от импульса возбуждения ПЭП. Используя регулировки приемника и анализатора спектра, определяют в n точках рабочего диапазона частот ПЭП значения:

$$K_{UV}^i = \bar{U}_n^i - \bar{U}_R^i; K_{UI}^i = \bar{U}_n^i - \bar{U}_R^i; i = 1, 2, \dots, n, \quad (5)$$

где \bar{U}_n^i — амплитуда огибающей спектра импульса напряжения возбуждения ПЭП на частоте f^i , дБ;

\bar{U}_R^i — амплитуда огибающей спектра импульса напряжения на сопротивлении R на частоте f^i , дБ;

\bar{U}_n^i — амплитуда огибающей спектра эхо-импульса на частоте f^i , дБ.

2.3.2.4. Количество точек n частотного диапазона по пп. 2.3.2.2, 2.3.2.3 выбирают из условия обеспечения требуемой точности измерения соответствующих параметров конкретного типа ПЭП.

2.3.2.5. Обработка результатов измерений.

Амплитудно-частотную характеристику $K_{UI}(\omega)$ определяют по формуле

$$K_{UI}(\omega) = K_{UI}^i + 20 \lg(R_0/K_{UI}^0), i = 1, 2, 3, \dots, n, \quad (6)$$

где K_{UI}^i — отношение напряжений, измеренных в пп. 2.3.2.2, 2.3.2.3, дБ;

R_0 — сопротивление в цепи тока возбуждения ПЭП, Ом;

K_{UI}^0 — опорный уровень K_{UI} , равный 1 В/А.

Амплитудно-частотной характеристикой $K_{UV(UI)}(\omega)$ является зависимость K_{UV}^i от частоты, полученная по пп. 2.3.2.2, 2.3.2.3.

Максимальные значения $K_{UV(UI)}(\omega)$ являются коэффициентами преобразования $K_{UV(UI)}$, а соответствующие им частоты являются частотами максимума преобразования $f_{UV(UI)}$.

Ширину полосы пропускания $\Delta f_{UV(UI)}$ вычисляют по формуле

$$\Delta f_{UV(UI)} = f_{UV(UI)}^s - f_{UV(UI)}^n, \quad (7)$$

где $f_{\text{УУ}}^{\text{В}}(\omega)$, $f_{\text{УУ}}^{\text{Н}}(\omega)$ — верхняя и нижняя границы интервала частот в МГц, включающего в себя $f_{\text{УУ}}(\omega)$, на которых $K_{\text{УУ}}(\omega)$ принимает значения на уровне минус 6 дБ.

Частоты $f_{\text{УУ}}^{\text{В}}(\omega)$, $f_{\text{УУ}}^{\text{Н}}(\omega)$ равны соответственно граничным частотам пропускания $f_{\text{В}}$, $f_{\text{Н}}$ в МГц.

Неравномерность амплитудно-частотной характеристики $B_{\text{УУ}}(\omega)$, в дБ вычисляются по формуле

$$B_{\text{УУ}}(\omega) = K_{\text{УУ}}^{\text{max}} - K_{\text{УУ}}^{\text{min}}, \quad (8)$$

где $K_{\text{УУ}}^{\text{min(max)}}$, $K_{\text{УИ}}^{\text{min(max)}}$ — минимальные (максимальные) значения, соответственно, $K_{\text{УУ}}(\omega)$, $K_{\text{УИ}}(\omega)$ в рабочей области частот ПЭП в дБ.

2.3.2.6. Для повышения точности измерений параметров по п. 2.3.2.5 допускается вводить поправку γ , исключающую влияние ослабления эхо-сигнала в нагрузке, обусловленного затуханием звука, и поправку $K_{\text{ш}}$, исключающую влияние шунтирования ПЭП в режиме приема электрическим сопротивлением схемы измерения. Для этого в исходные формулы (4), (5) следует ввести слагаемые γ и (или) $K_{\text{ш}}$, значения которых вычисляются по формулам:

$$\gamma = \alpha_f^i z; \quad (9)$$

$$K_{\text{ш}} = -20 \lg(Z_{\text{п.э}}^i / Z_{\text{э}}), \quad (10)$$

где α_f^i — коэффициент затухания звука в материале нагрузки на частоте f^i , дБ/мм;

z — путь, пройденный эхо-сигналом в нагрузке, мм;

$Z_{\text{п.э}}^i$ — электрическое сопротивление ПЭП на частоте f^i , Ом;

$Z_{\text{э}}$ — модуль электрического сопротивления схемы черт. 11, 12 между точкой «1» и корпусом при подключенном ПЭП, Ом.

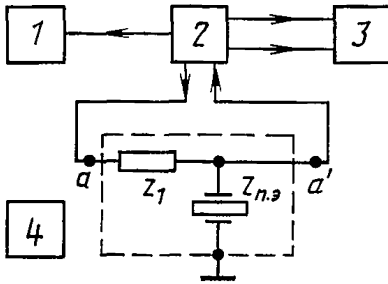
2.4. Метод измерения электрического сопротивления ПЭП $Z_{\text{п.э}}^{\text{н(с)}}(\omega)$, $Z_{\text{п.э}}^{\text{р.н}}$, $Z_{\text{п.э}}^{\text{а.н}}$.

2.4.1. Аппаратура. Измерения следует проводить на установке, схема которой приведена на черт. 13, 14.

Измеритель АЧХ-прибор для исследования амплитудно-частотных характеристик — должен иметь следующие параметры: диапазон частот не уже 0,1—35,0 МГц; погрешность измерения относительной амплитуды — в пределах $\pm(0,4 + 0,1 A)$ дБ, где A — измеренная относительная амплитуда в дБ; входное сопротивление не менее 5 кОм; входную емкость — не более 30 пФ.

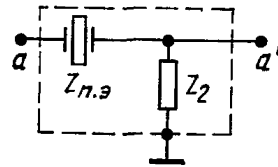
Графопостроитель (двухкоординатный самописец) должен иметь диапазон масштабов регистрации по обоим каналам не уже 0,1—25,0 мВ/см; погрешность записи в пределах $\pm 1\%$.

Электрическая нагрузка Z_1 — активное или емкостное сопротивление, предназначенное для обеспечения постоянства амплитуды тока, протекающего через ПЭП, должно удовлетворять в рабочей области частот условию $|Z_1| \geq (10-20) Z_{п.э}(\omega)$.



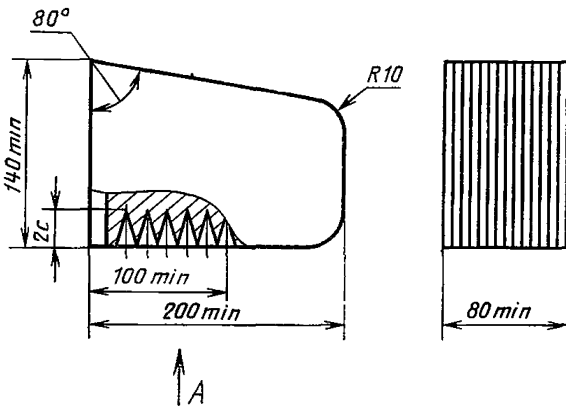
1—частотомер; 2—измеритель АЧХ;
3—графопостроитель; $Z_{п.э}$ —проверяе-
мый ПЭП; Z_1 —электрическая нагруз-
ка; 4—акустическая нагрузка

Черт. 13

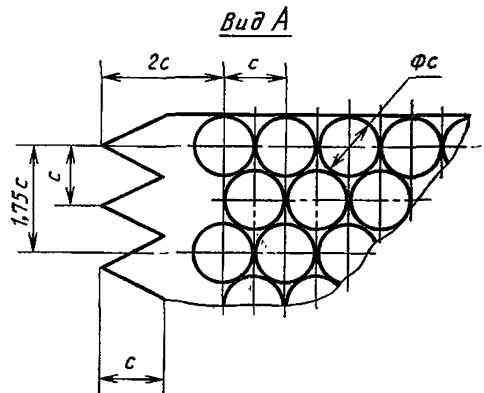


$Z_{п.э}$ —проверяемый ПЭП;
 Z_2 —электрическая нагрузка

Черт. 14



Черт. 15



Акустическая нагрузка. Нагрузка для контактного ПЭП должна соответствовать черт. 15.

Материал — оргстекло, сталь 45, алюминиевый сплав Д16Т. Допуск плоскостности и параметры шероховатости рабочей поверхности должны соответствовать табл. 1. Нагрузкой для иммерсионного ПЭП служит вода.

Частотомер должен иметь параметры согласно п. 2.3.1.

2.4.2. Подготовка и проведение измерений. Выбирают акустическую нагрузку в зависимости от типа ПЭП. Материал нагрузки должен быть таким же, как и материал нагрузки, используемой при измерении K_{UV} , K_{UV}^H . Если K_{UV}^H , K_{UV} измерялись с использованием нагрузки из кварцевого стекла, то при определении $Z_{п.э}^H$ следует использовать нагрузку из алюминиевого сплава Д16Т. При определении электрического сопротивления $Z_{п.э}^c$ нагрузкой ПЭП служит воздух, акустическое сопротивление которого считают равным нулю.



Черт. 16



Черт. 17



Черт. 18

Подключают ПЭП к установке, как показано на черт. 13. Контактные ПЭП устанавливают на акустическую нагрузку. При этом прямой ПЭП устанавливают согласно черт. 16, наклонный — черт. 17, наклонный для возбуждения поверхностных волн — черт. 18.

Измерение электрического сопротивления ПЭП выполняют путем сравнения с сопротивлением Z_0 опорного конденсатора или резистора. Для этого устанавливают масштабы изображения на экране измерителя АЧХ и графопостроителя, обеспечивающие наибольшую точность измерения. Проводят запись на графопостроителе кривой $Z_{п.э}(\omega)$ и меток частоты. Подключают вместо ПЭП опорные сопротивления Z_0' , Z_0'' и проводят запись графиков зависимости $Z_0^{(r)}$ от частоты. Значения $Z_0^{(r)}$ выбирают такими, чтобы кривые зависимости $Z_0^{(r)}$ (ω) легли в области минимума и максимума кривой $Z_{п.э}(\omega)$. Электрическое сопротивление $Z_{п.э}(\omega)$ определяют, используя опорные значения кривых $Z_0^{(r)}$ (ω), метки частоты и масштабы изображения. Значения $Z_{п.э}^{a(r)}$ соответствуют максимуму (минимуму) кривой $Z_{п.э}(\omega)$. Значения $Z_{п.э}(\omega)$ можно также определять по кривой зависимости $Z_{п.э}(\omega)$ на экране измерителя АЧХ путем подбора Z_0 , при которых обеспечивается совпадение изображения $Z_0(\omega)$ и $Z_{п.э}(\omega)$ в точках минимума и максимума $Z_{п.э}(\omega)$, соответственно.

Сопротивления Z_0 должны быть определены с погрешностью не более 2%.

Для повышения точности измерений $Z_{п.э}^{a(p)}$ допускается выполнять подключение ПЭП к измерителю АЧХ по схеме черт. 14, где $|Z_2| \leq Z_{п.э}(\omega) \times (10-20)$. В этом случае на экране измерителя АЧХ наблюдается зависимость $Y_{п.э}(\omega) = 1/Z_{п.э}(\omega)$, а частотой резонанса является частота в точке максимума графика зависимости $Y_{п.э}(\omega)$.

2.5. Метод измерения коэффициента преобразования $K_{\sigma U(U\sigma)}$, частоты максимума преобразования $f_{\sigma U(U\sigma)}$, полосы пропускания $\Delta f_{\sigma U(U\sigma)}$, неравномерности амплитудно-частотной характеристики $B_{\sigma U(U\sigma)}$.

2.5.1. Измеряют амплитудно-частотную характеристику $K_{UU}(\omega)$ и электрическое сопротивление $Z_{п.э}(\omega)$ как указано в пп. 2.3, 2.4. Если выполнить измерение $K_{UU}(\omega)$ по п. 2.3 невозможно из-за большой длительности импульса возбуждения ПЭП на уровне эхо-сигнала, то допускается использовать акустические нагрузки, имеющие значения H , больше указанных в табл. 1, или выполнять измерения $K_{UU}(\omega)$ в теновом варианте, используя для этого два однотипных ПЭП, установленных соосно по обе стороны акустической нагрузки. Проверяемый ПЭП следует при этом подключить к приемнику.

2.5.2. Вычисляют амплитудно-частотные характеристики $K_{\sigma U}(\omega)$, $K_{U\sigma}(\omega)$ в дБ по формулам:

$$K_{\sigma U}(\omega) = \frac{1}{2} K_{UU}(\omega) - 10 \lg [H Z_{п.э}^n(\omega) (K_{\sigma U}^0)^2]; \quad (11)$$

$$K_{U\sigma}(\omega) = \frac{1}{2} K_{UU}(\omega) + 10 \lg [H Z_{п.э}^n(\omega) (K_{U\sigma}^0)^{-2}], \quad (12)$$

где $K_{UU}(\omega)$ — амплитудно-частотная характеристика, дБ;

$Z_{п.э}^n(\omega)$ — электрическое сопротивление ПЭП, Ом;

$K_{\sigma U(U\sigma)}^0$ — опорный уровень, $K_{U\sigma}^0 = 1$ В/Па; $(K_{\sigma U}^0 = 1$ Па/В);

H_i — параметр взаимности, равный $H' e^{\alpha_i z}$;

α_f^i — коэффициент затухания звука в материале нагрузки на частоте f^i , мм⁻¹

При измерении K_{UU} в теновом варианте с использованием двух дополнительных ПЭП, значения K_{UU} каждого вычисляются по формуле $K_{UU}^{(i)} = K_{UU}(i, k) + K_{UU}(i, l) - K_{UU}(l, k)$, где $l, k, i = 1, 2, 3$; $i \neq l \neq k$; $K_{UU}^{(i)}$ — коэффициент преобразования K_{UU} i -го ПЭП, дБ; $K_{UU}(i, k)$ — коэффициент преобразования преобразователей с номерами i и k , измеренный в теновом варианте.

Значения H' для прямых ПЭП, нагруженных на воду, органическое стекло, алюминиевый сплав Д16Т, сталь 45 и имеющих круглую или квадратную форму пьезопластины, вычисляют, ис-

пользуя черт. 19—23, на которых приведены значения $\bar{H} = H_{\text{пл}} / H'$ в зависимости от безразмерных параметров:

$$ka = 2\pi f^i a / v; \quad kz = 2\pi f^i z / v, \quad (13)$$

где $H_{\text{пл}} = 2S / \rho v$;

S — площадь рабочей поверхности ПЭП, м²;

ρ — плотность материала нагрузки, кг/м³;

v — скорость звука в материале нагрузки, м/с;

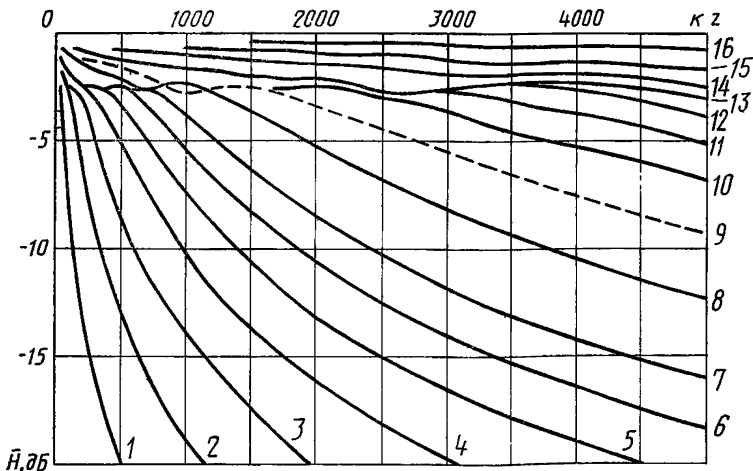
f^i — частота, Гц;

a — радиус (или половина стороны квадрата) пьезопластины, м;

z — путь, пройденный акустическим сигналом в нагрузке, м.

Когда конструкция ПЭП или материал акустической нагрузки не позволяют воспользоваться для вычисления параметров взаимности черт. 19—23, значения H должны быть указаны в технических условиях на конкретный тип ПЭП.

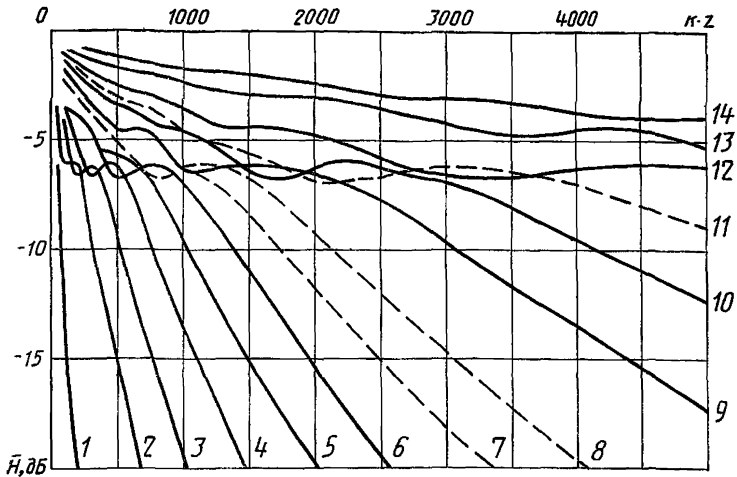
Значения параметра взаимности \bar{H} для ПЭП с круглой пьезопластиной, нагруженного на воду



1— $ka=10$; 2— $ka=15$; 3— $ka=20$; 4— $ka=25$; 5— $ka=30$; 6— $ka=35$; 7— $ka=40$;
 8— $ka=50$; 9— $ka=60$; 10— $ka=70$; 11— $ka=80$; 12— $ka=90$; 13— $ka=100$;
 14— $ka=150$; 15— $ka=160-400$; 16— $ka=500-1600$

Черт. 19

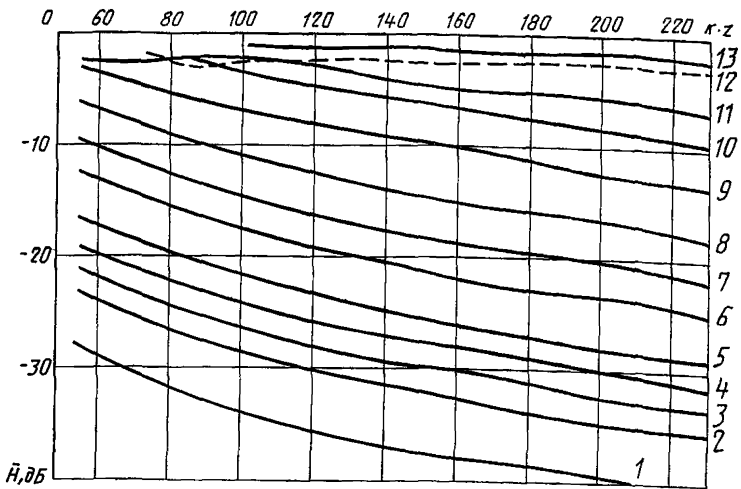
Значения параметра взаимности \overline{H} для ПЭП с квадратной пьезопластиной, нагруженного на воду



1— $ka=10$; 2— $ka=20$; 3— $ka=25$; 4— $ka=30$; 5— $ka=35$; 6— $ka=40$; 7— $ka=45$;
8— $ka=50$; 9— $ka=60$; 10— $ka=70$; 11— $ka=80$; 12— $ka=100$; 13— $ka=150$;
14— $ka=200-400$

Черт. 20

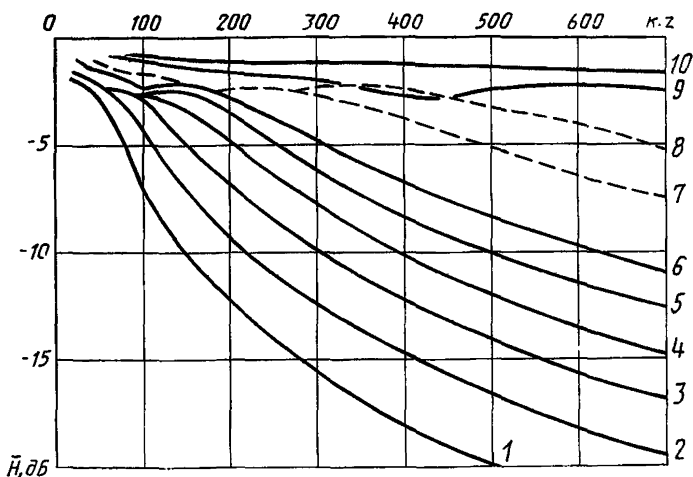
Значения параметра взаимности \overline{H} для ПЭП с круглой пьезопластиной, нагруженного на органическое стекло



1— $ka=2,0$; 2— $ka=2,5$; 3— $ka=3,0$; 4— $ka=3,5$; 5— $ka=4,0$; 6— $ka=5,0$;
7— $ka=6,0$; 8— $ka=7,5$; 9— $ka=10,0$; 10— $ka=12,5$; 11— $ka=15,0$; 12— $ka=20,0$;
13— $ka=35$

Черт. 21

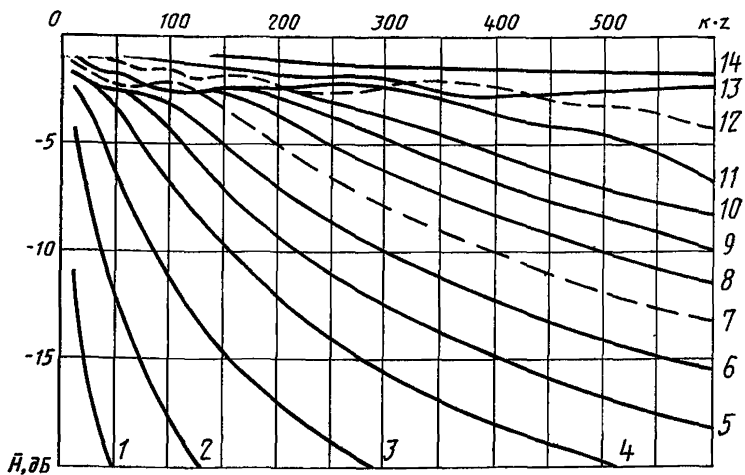
Значения параметра взаимности \bar{H} для ПЭП с круглой пьезопластиной, нагруженного на алюминиевый сплав Д16Т



1— $ka=10$; 2— $ka=12$; 3— $ka=14$; 4— $ka=16$; 5— $ka=18$; 6— $ka=20$; 7— $ka=25$;
8— $ka=30$; 9— $ka=40$; 10— $ka=60-205$

Черт. 22

Значения параметров взаимности \bar{H} для ПЭП с круглой пьезопластиной, нагруженного на сталь 45



1— $ka=2,0$; 2— $ka=5,0$; 3— $ka=7,5$; 4— $ka=10,0$; 5— $ka=12,0$; 6— $ka=14,0$;
7— $ka=16,0$; 8— $ka=18,0$; 9— $ka=20,0$; 10— $ka=22,0$; 11— $ka=26,0$; 12— $ka=30,0$;
13— $ka=40,0$; 14— $ka=60,0-120,0$

Черт. 23

2.5.3. Максимальные значения $K_{\sigma U(U\sigma)}$ (ω), измеренные по п. 2.5.2, являются коэффициентами преобразования $K_{\sigma U(U\sigma)}$, а соответствующие частоты являются частотами $f_{\sigma U(U\sigma)}$.

Ширину полосы пропускания $\Delta f_{\sigma U(U\sigma)}$ в МГц вычисляют по формуле

$$\Delta f_{\sigma U(U\sigma)} = f_{\sigma U(U\sigma)}^{\text{в}} - f_{\sigma U(U\sigma)}^{\text{н}}, \quad (14)$$

где $f_{\sigma U(U\sigma)}^{\text{в}}$, $f_{\sigma U(U\sigma)}^{\text{н}}$ — соответственно верхняя и нижняя границы интервала частот в МГц, включающего в себя $f_{\sigma U(U\sigma)}$, на которых $K_{\sigma U(U\sigma)}$ (ω) принимает значения на уровне минус 3 дБ.

Неравномерность амплитудно-частотной характеристики $B_{\sigma U(U\sigma)}$ в МГц вычисляют по формуле

$$B_{\sigma U(U\sigma)} = K_{\sigma U(U\sigma)}^{\text{max}} - K_{\sigma U(U\sigma)}^{\text{min}}, \quad (15)$$

где $K_{\sigma U}^{\text{min(max)}}$, $K_{U\sigma}^{\text{min(max)}}$ — минимальные значения $K_{\sigma U}$ (ω), $K_{U\sigma}$ (ω), соответственно, в рабочей области частот ПЭП.

2.5.4. С целью повышения производительности измерений определение параметров $f_{\sigma U(U\sigma)}$, $\Delta f_{\sigma U(U\sigma)}$, $B_{\sigma U(U\sigma)}$ может быть выполнено с помощью диэлектрических преобразователей, как указано в рекомендуемом приложении 5, а определение $K_{\sigma U(U\sigma)}$, $f_{\sigma U(U\sigma)}$ — методом сравнения с ПЭП того же типа, параметры которого измерены по пп. 2.5.1—2.5.3.

В этих случаях допускается измерение $K_{U\sigma(U\sigma)}$ выполнять на частоте, равной номинальному значению $f_{U\sigma}$.

2.6. Метод измерения времени распространения звука в призме $\tau_{\text{пр}}$.

2.6.1. Аппаратура. Измерения следует проводить на установке, схема которой приведена на черт. 1.

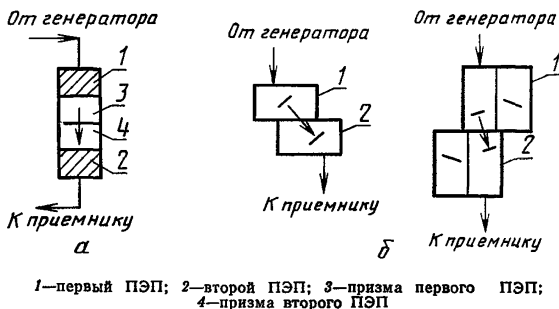
Электронный блок УПНК, акустические нагрузки и стандартные образцы должны соответствовать пп. 1.9, 1.11 и табл. 1, осциллограф — п. 2.1.

2.6.2. Подготовка и проведение измерений. Измерение $\tau_{\text{пр}}$ следует проводить с использованием трех однотипных ПЭП. Один из них подключают к генератору, а второй — к приемнику УПНК. Устанавливают прямые совмещенные ПЭП, как показано на черт. 24а, раздельно-совмещенные ПЭП, наклонные ПЭП для возбуждения объемных, поверхностных и нормальных волн — на черт. 24б. Притирая рабочие поверхности ПЭП и перемещая ПЭП один относительно другого, добиваются получения максимального значения сигнала на экране приемника. С помощью осциллографа измеряют интервал времени между импульсом возбуждения и принятым сигналом. Повторяют указанные операции, используя первый и третий, а также второй и третий ПЭП. Время распространения звука в призме определяют по формуле

$$\tau_i = \frac{1}{2}(\tau_{ik} + \tau_{im} - \tau_{km}); \quad i \neq k \neq m, \quad (16)$$

где τ_i — время распространения звука в призме i -го преобразователя в мкс;

τ_{ik} — измеренный в мкс интервал времени при использовании в качестве излучателя i -го и приемника k -го ПЭП; m , i , k равны 1, 2, 3.



Черт. 24

2.6.3. Если выполняются условия:

наклонные раздельно-совмещенные ПЭП имеют одинаковые номинальные геометрические размеры призм;

наклонные ПЭП для возбуждения объемных колебаний имеют номинальные значения $\tau_{пр} \gg 2\tau_n$, где τ_n — время распространения звуковых волн в акустической нагрузке, соответствующей черт. 3;

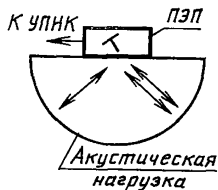
импульс возбуждения не маскирует эхо-импульс от свободной грани призмы прямых совмещенных ПЭП, измерения $\tau_{пр}$ следует проводить следующим образом. Подключают измеряемый ПЭП к УПНК и устанавливают его на акустическую нагрузку или стандартный образец, как указано в п. 2.1.2. Схема расположения наклонных ПЭП для возбуждения объемных волн должна соответствовать черт. 25. Акустической нагрузкой для прямых ПЭП с призмой (акустической задержкой) и наклонных раздельно-совмещенных ПЭП служит воздух. Притирают ПЭП к нагрузке и добиваются получения максимальной амплитуды эхо-сигнала, как указано в п. 2.1.2.

Измеряют по экрану осциллографа для раздельно-совмещенных и прямых ПЭП с призмой временной интервал в микросекундах между импульсами возбуждения и первым эхо-импульсом от рабочей поверхности призмы; для наклонных ПЭП — между импульсом возбуждения и первым и вторым эхо-импульсами. Полученное значение интервала для раздельно-совмещенных и прямых ПЭП с призмой является удвоенным временем распростране-

ния звука в призме $\tau_{\text{пр}}$. Время распространения звука в призме $\tau_{\text{пр}}$ в мкс для наклонных ПЭП определяют по формуле

$$\tau_{\text{пр}} = \frac{1}{4} (3\tau_1 - \tau_2), \quad (17)$$

где τ_1 (τ_2) — временной интервал между импульсом возбуждения и первым (вторым) эхо-импульсом от отражателя в мкс.



Черт. 25

2.7. Метод измерения диаграммы направленности $P_{1(2)}$, углов ввода α, α' , ширины диаграммы направленности $\Theta_{1(2)}$, уровня боковых лепестков N_{θ} иммерсионных ПЭП.

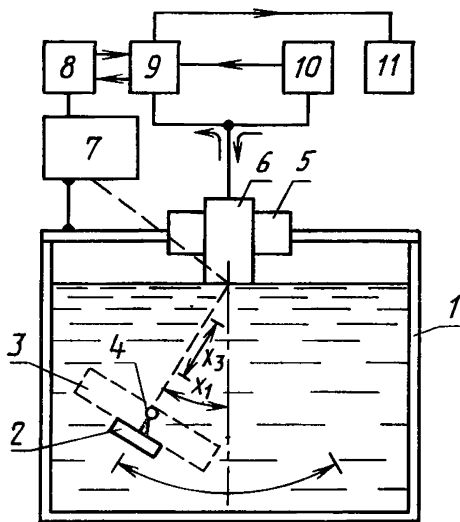
2.7.1. Аппаратура. Измерения следует проводить на установке, схема которой приведена на черт. 26.

Иммерсионная ванна, содержащая узлы фиксации ПЭП и отражателей совместно с механизмом перемещения должна обеспечить перемещение отражателя (или ПЭП) по координатам X_1, X_3 в диапазонах от минус 30° до плюс 30° и от 0 до 250 мм, соответственно, а также поворот ПЭП вокруг оси X_3 на 360° . Погрешность определения местоположения отражателя относительно ПЭП по X_1 не должна быть более $12'$, по X_3 — $0,5$ мм, поворота ПЭП — $30'$.

Плоский отражатель должен иметь размер рабочей поверхности (диаметр или меньшую сторону прямоугольника) не менее 100 мм, толщину — не менее 20 мм, параметр шероховатости $R \leq 0,63$ мкм, допуск плоскостности 0,01 мм. Сферические отражатели должны быть изготовлены из нержавеющей стали по ГОСТ 7350—77 и иметь диаметры 2; 5; 10 мм. Расстояние от центра сферической поверхности отражателя до узла фиксации должно быть не менее 60 мм.

Приемник должен иметь чувствительность не менее 150 мкВ и обеспечивать усиление эхо-сигнала на частоте $f_{\text{УУ}(\theta)}$ измеряемого ПЭП, временное селектирование эхо-импульса от сферического отражателя, преобразование его в сигнал с амплитудой не менее

1 В для подачи на графопостроитель. Приемник должен иметь регулировку усиления от 0 до 80 дБ и дискретное ослабление сигнала на $(6 \pm 0,1)$ дБ.



1—иммерсионная ванна; 2—узел фиксации отражателя; 3—плоский отражатель; 4—сферический отражатель; 5—узел фиксации ПЭП; 6—проверяемый ПЭП; 7—механизм перемещения по координатам X_1 , X_3 ; 8—графопостроитель; 9—приемник; 10—генератор радиопульсов; 11—осциллограф

Черт. 26

Генератор радиопульсов должен обеспечить возбуждение ПЭП на частоте $f_{\text{УУ}(\text{э})}$ МГц радиопульсами длительностью $(2-15)/f_{\text{УУ}(\text{э})}$ мкс с частотой следования в диапазоне 400—2000 Гц и амплитудой напряжения возбуждения ПЭП не менее $6f_{\text{УУ}(\text{э})}^{-1}$ и не более $600 f_{\text{УУ}(\text{э})}^{-1}$ В.

Осциллограф и графопостроитель должны иметь параметры согласно пп. 2.1.1, 2.3.1.

Установка должна обеспечить запись углового положения отражателя по координате X_1 с погрешностью масштаба не более 1,5%. Метод проверки масштаба записи приведен в рекомендуемом приложении 6.

2.7.2. Подготовка и проведение измерений. Устанавливают в узел фиксации сферический отражатель, удовлетворяющий условиям:

$$d=2 \text{ мм при } f \gg 10,0 \text{ МГц;}$$

$d=5$ мм при $10,0 > f > 1,0$ МГц;

$d=10$ мм при $f < 1,0$ МГц,

где f — номинальная частота максимума преобразования f_{UV} или эффективная частота f_s проверяемого ПЭП в МГц.

Устанавливают расстояние от ПЭП до сферического отражателя, равное $L \geq nL_0$, где $n \geq 2$ при $ka \geq 10\pi$; $n \geq 20\pi/ka$ при $ka < 10\pi$; $k = 2\pi f/v$; $L_0 = a^2 f/v$; a — радиус (или половина размера пьезоэлемента) проверяемого ПЭП в рабочей плоскости, мм; v — скорость звука в воде, мм/мкс.

Если средства измерения не позволяют реализовать условие $L \geq 2L_0$, следует применить плоский отражатель, установив его на расстоянии $L \leq 0,5 L_0$. Допуск перпендикулярности рабочей поверхности плоского отражателя к оси X_3 должен быть 0,02 мм на базе 100 мм.

Закрепляют ПЭП в узел фиксации, подключают к установке, как показано на черт. 26, и ориентируют его относительно плоскости измерения, как указано в технических условиях на ПЭП конкретного типа.

Устанавливают частоту генератора радиопульсов, равную частоте $f_{UV(s)}$ проверяемого ПЭП. Перемещая отражатель в области $X_1 \approx 0^\circ$, добиваются максимального значения эхо-сигнала на экране осциллографа. Регулировками генератора, приемника, графопостроителя устанавливают амплитуды сигнала и масштабы изображения и записи, обеспечивающие наибольшую точность измерений.

Включают перемещение отражателя по координате X_1 и проводят запись графика диаграммы направленности на графопостроителе. На полученный график наносят линию, соответствующую уровню 6 дБ.

Поворачивают ПЭП вокруг оси X_3 на угол 180° и повторяют запись диаграммы направленности. Ось симметрии записанных графиков является геометрической осью преобразователя.

Если в стандартах или технических условиях на ПЭП конкретных типов не указаны пределы перемещения отражателя, измерение диаграммы направленности следует проводить до уровня не менее минус 20 дБ.

2.7.3. Обработка результатов измерений. Ширину диаграммы направленности $\Theta_{1(2)}$ и углы ввода α , α' вычисляют по формулам:

$$\Theta_{1(2)} = m l_\Theta; \quad \alpha = m l_\alpha; \quad \alpha' = m l'_\alpha, \quad (18)$$

где m — масштаб записи, ...°/мм;

l_Θ — ширина графика диаграммы направленности на уровне минус 6 дБ, мм;

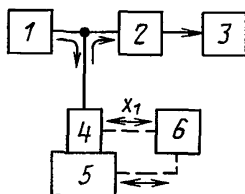
l_{α} (l'_{α}) — расстояние от максимума диаграммы направленности до геометрической оси преобразователя, мм.

Определяют по графику диаграммы направленности область ее основного лепестка. Для этого измеряют слева (справа) от точки $l_{1(2)}$, соответствующей значению диаграммы направленности на уровне минус 6 дБ, разность между минимумами диаграммы направленности и следующими за ними влево (вправо) максимумами. Ближайшую точке $l_{1(2)}$ точку минимума, в которой эта разность превышает 3 дБ, принимают за левую (правую) границу основного лепестка.

Уровнем боковых лепестков N_{θ} является разность в дБ между максимальными значениями диаграммы направленности в области основного лепестка и вне его, соответственно. Если на границе диаграммы направленности указанных минимумов нет, следует считать, что боковые лепестки отсутствуют.

2.8. Метод измерения диаграммы направленности $P_{1(2)}$, угла ввода α (α') ширины диаграммы направленности $\Theta_{1(2)}$, отклонения точки ввода Δl , уровня боковых лепестков N_{θ} контактных и контактно-иммерсионных ПЭП.

2.8.1. Аппаратура. Измерения следует проводить на установке, схема которой приведена на черт. 27.



1—генератор радиопульсов; 2—приемник;
3—осциллограф; 4—проверяемый ПЭП; 5—акустическая нагрузка; 6—устройство ориентации

Черт. 27

Акустические нагрузки должны соответствовать черт. 28—31.

Акустические нагрузки для ПЭП, предназначенных для возбуждения объемных волн, должны соответствовать табл. 2. Материал, геометрические размеры и акустические свойства акустических нагрузок для ПЭП, предназначенных для возбуждения нормальных и поверхностных волн, должны быть указаны в технических условиях на ПЭП конкретных типов. Акустические нагрузки, соответствующие табл. 2, должны быть аттестованы по коэффи-

Таблица 2

Параметры акустических нагрузок

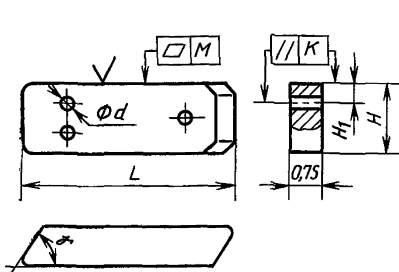
| Диапазон частот, МГц | Материал | Диаметр d , мм | Параметр шероховатости по ГОСТ 2789-73, мкм, не более | Допуск по-скосности M | Допуск параллельности K | Затухание звука α_f , дБ/мм, не более | Скорость звука, м/с | Длина L , мм, не более | Ширина S , мм, не более | Высота H , мм, не более |
|----------------------|--|------------------|---|-------------------------|---------------------------|--|---------------------|--------------------------|---------------------------|---------------------------|
| 0,16—1,0 | Органическое стекло по ГОСТ 17622—72 | 10,0+0,022 | Rz 20,0 | 0,05 | 0,1 | 0,1 | 2710 ±100 | 350 | 160 | 130 |
| 0,6—7,5 | Сталь 45 по ГОСТ 1050—74 | 5,0+0,012 | Ra 0,63 | 0,02 | 0,04 | 0,05 | 5915 ±100 | 350 | 160 | 130 |
| 1,0—5,0 | Алюминиевый сплав Д16Т по ГОСТ 4784—74 | 5,0+0,012 | Ra 2,5 | 0,02 | 0,04 | 0,05 | 6420 ±100 | 350 | 160 | 130 |
| 5,0—30,0 | Алюминиевый сплав Д16Т по ГОСТ 4784—74 | 2,0+0,01 | Ra 0,63 | 0,02 | 0,04 | 0,05 | 6420 ±100 | 350 | 160 | 130 |

Примечание. Вместо алюминиевого сплава Д16Т допускается использовать сплав Д16ТПП по ГОСТ 21488—76, если значения скорости и затухания звука в нем такие, как приведенные в табл. 2.

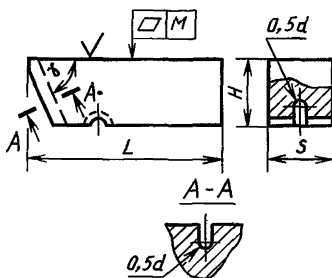
циенту затухания в рабочем диапазоне частот с погрешностью не более $\Delta\alpha_f \geq 1/2z$, дБ/мм (z — высота H или радиус R нагрузки, мм).

Акустические нагрузки могут содержать в качестве отражателя одно или несколько цилиндрических отверстий или пазов. Паз, служащий отражателем в нагрузке по черт. 29, может иметь в качестве образующей прямую линию или дугу окружности (черт. 29 — пунктирные линии).

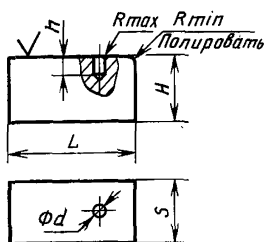
Акустические нагрузки для измерения диаграммы направленности



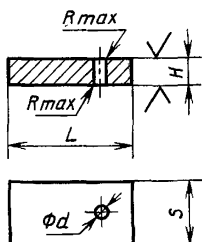
Черт. 28



Черт. 29



Черт. 30

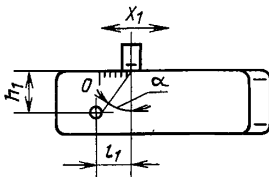


Черт. 31

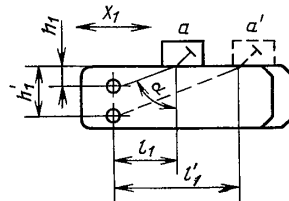
Углы торцевых плоскостей акустических нагрузок по черт. 28 должны быть выполнены закругленными, а сами эти плоскости допускается выполнять с наклоном к направлению распространения звуковой волны под углом $\varphi \geq \arctg(a/2L)$, где a — наибольший размер пьезопластины в рабочей плоскости, L — наименьшее возможное расстояние от ПЭП до торцевой плоскости.

Устройство ориентации должно обеспечивать измерение расстояния от ПЭП до отражателя в направлении оси X_1 с погрешностью в пределах $\pm 0,25$ мм; в направлении, перпендикулярном к оси X_1 (по оси X_2) — в пределах $\pm 0,5$ мм при измерении α , α' , $\Theta_{1(2)}$ и автоматическое перемещение ПЭП по поверхности акустической нагрузки с вариацией акустического контакта не более 1 дБ при измерении N_Θ .

Генератор радиопульсов, приемник и осциллограф должны иметь значения параметров, указанные в п. 2.7.1.



Черт. 32



Черт. 33

2.8.2. Подготовка к измерению. Выбирают акустическую нагрузку, в зависимости от частотного диапазона (табл. 2), типа ПЭП и измеряемого параметра. Схема расположения ПЭП на нагрузке должна соответствовать черт. 32—35. При этом каждой из указанных схем соответствуют следующие ПЭП: черт. 32—прямые; черт. 33, 34—наклонные для возбуждения объемных волн; черт. 35—наклонные для возбуждения поверхностных и нормальных волн. Схема черт. 33 соответствует измерению параметров диаграммы направленности P_1 ; схема черт. 34— P_2 . Во всех случаях должно выполняться условие $z \geq 3L_6$, где z — расстояние от ПЭП до отражателя; L_6 — протяженность ближней зоны ПЭП.

2.8.3. Выполнение измерений.

2.8.3.1. Подключают ПЭП к установке, притирая его к нагрузке и подстраивая частоту генератора в области номинального значения проверяемого ПЭП, добиваются устойчивого повторения максимального значения эхо-импульса. Устанавливают регуляторами приемника и осциллографа амплитуду эхо-сигнала равной M делениям шкалы экрана. Определяют расстояния l_1 (l_1') или h_2 , указанные на черт. 32—35, используя устройство ориентации.

Значения l_1 (l_1'), l_2 отсчитывают для прямых ПЭП — от геометрического центра в плоскости рабочей поверхности ПЭП; для

наклонных ПЭП — от метки точки ввода, а в случае ее отсутствия — от точки, указанной в технических условиях на ПЭП.

Угол ввода α для прямых ПЭП и α' для наклонных ПЭП вычисляют по формулам:

$$\alpha = \arctg \frac{l_1}{h_1}; \quad (19)$$

$$\alpha' = \arctg \frac{h_2}{l_2}, \quad (20)$$

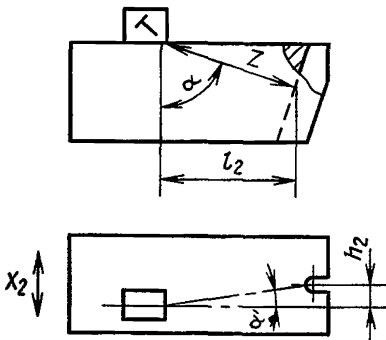
где l_1, h_1, l_2, h_2 — расстояния от ПЭП до отражателя, показанные на черт. 32, 34, 35.

Угол ввода α и отклонение точки ввода Δl для наклонных ПЭП вычисляют по формулам:

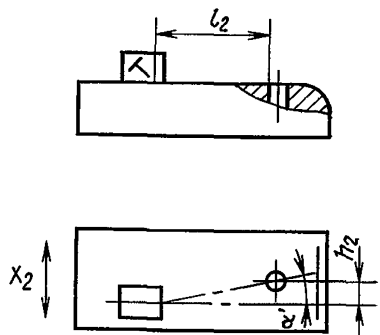
$$\alpha = \arctg \frac{l'_1 - l_1}{h'_1 - h_1}; \quad (21)$$

$$\Delta l = \frac{l'_1 h_1 - l_1 h'_1}{h'_1 - h_1}, \quad (22)$$

где $l_1, h_1 (l'_1, h'_1)$ — расстояния от ПЭП до отражателя при положении ПЭП в точке $a (a')$, показанной на черт. 33.



Черт. 34



Черт. 35

При положительных значениях Δl фактическая точка ввода смещена вправо от имеющейся метки на ПЭП; при отрицательных Δl — влево.

2.8.3.2. Увеличивают усиление приемника на 6 дБ и, перемещая преобразователь в обе стороны от первоначального положения в направлении $X_1 (X_2)$, указанном стрелкой на черт. 32—35, определяют значение $\Theta_1 (\Theta_2)$, равное расстоянию между положениями ПЭП, в которых амплитуды эхо-сигналов равны M делениям шкалы экрана.

2.8.3.3. Определяют α' и Θ_2 прямого ПЭП, как указано в п. 2.8.3.1, предварительно повернув его на 90° относительно положения, занимаемого при определении α , Θ_1 .

2.8.3.4. Измерение уровня боковых лепестков. Проводят автоматическое перемещение ПЭП вдоль оси X_1 (X_2) и измеряют наибольшее значение амплитуды эхо-сигнала. Перемещают ПЭП влево (вправо) вдоль оси X_1 (X_2) от положения, в котором были определены $\Theta_{1(2)}$, удаляясь от точки l_1 (l_2). Фиксируют ближайшее к l_1 (l_2) положение l_N , соответствующее минимуму эхо-сигнала, когда разность между значениями эхо-сигнала в этом минимуме и в следующем за ним максимуме превышает 3 дБ. Значение l_N принимают за левую (правую) границу основного лепестка.

Уровнем боковых лепестков N_Θ в дБ является разность между максимальными значениями эхо-сигнала в области основного лепестка диаграммы направленности и вне его.

Если при перемещении ПЭП вдоль оси X_1 (X_2), указанных минимумов нет, следует считать, что боковые лепестки отсутствуют.

2.8.3.5. Для увеличения точности измерения α , α' и Δl определение максимального значения эхо-сигнала следует выполнять при введенной отсечке шумов, а для уменьшения погрешности из-за нестабильности акустического контакта измерения следует повторить пять раз и вычислить среднеарифметические значения α , α' и Δl .

Примечания:

1. Если на корпусе ПЭП имеется метка или шкала для определения точки ввода, то допускается измерение α , Θ_1 для наклонных ПЭП выполнять на акустической нагрузке, указанной на черт. 32. В этом случае угол α вычисляют по формуле (19).

2. Для контактных и иммерсионных ПЭП, предназначенных для работы только в режиме излучения или приема, а также для низкочастотных ПЭП ($f_{\text{УУ}} \leq 1,25$ МГц) измерения диаграммы направленности допускается выполнять в иммерсионном варианте, используя вместо сферического отражателя ненаправленный измерительный преобразователь. В этом случае вход приемника подключают к измерительному преобразователю, а определение $\Theta_{1(2)}$ проводят на уровне 3 дБ.

2.9. Метод измерения фокусного расстояния F и протяженности фокальной области $\kappa_{1(2,3)}$.

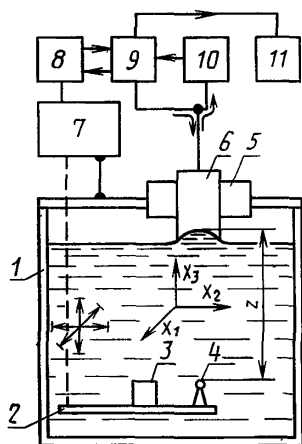
2.9.1. Аппаратура. Измерения следует проводить на установке, схема которой приведена на черт. 36.

Иммерсионная ванна должна содержать узлы фиксации ПЭП и отражателя и совместно с механизмом перемещения по координатам X_1 , X_2 , X_3 обеспечить перемещение отражателя и (или) ПЭП в диапазонах не менее: по X_1 , X_2 — от 0 до 80,0 мм; по X_3 — от 0 до 250 мм, погрешность определения местонахождения преобразователя относительно ПЭП — не более 0,25 мм.

Сферические отражатели должны иметь диаметры: 1,0; 2,0; 5,0 мм.

Генератор, приемник, осциллограф, графопостроитель должны иметь значения параметров, указанные в п. 2.7.

Установка должна обеспечить запись линейного перемещения отражателя по координатам X_1 , X_2 с погрешностью не более 1,5%. Метод проверки масштаба записи приведен в рекомендуемом приложении 6.



1—иммерсионная ванна; 2—узел фиксации отражателей; 3—плоский отражатель; 4—сферический отражатель; 5—узел фиксации ПЭП; 6—проверяемый ПЭП; 7—механизм перемещения по координатам X_1 , X_2 , X_3 ; 8—графопостроитель; 9—приемник; 10—генератор радиосигналов; 11—осциллограф

Черт. 36

2.9.2. Подготовка и проведение измерений. Устанавливают в устройство фиксации сферический отражатель, удовлетворяющий условиям:

$$d \leq 1 \text{ мм при } f_{\text{УУ}(\text{э})} > 10,0 \text{ МГц};$$

$$d \leq 2 \text{ мм при } 10,0 \text{ МГц} \geq f_{\text{УУ}(\text{э})} \geq 1,0 \text{ МГц};$$

$$d \leq 5 \text{ мм при } f_{\text{УУ}(\text{э})} < 1,0 \text{ МГц}.$$

Устанавливают ПЭП таким образом, чтобы его акустическая ось была параллельна направлению перемещения по координате X_3 . Для этого располагают ПЭП на расстоянии $z \geq 2F$ (F — номинальное значение фокусного расстояния) от плоского отражателя и, регулируя ориентацию ПЭП относительно отражателя и частоту генератора, добиваются наибольшего значения эхо-сигнала. Устанавливают ПЭП над сферическим отражателем и, перемещая отражатель по направлениям X_1 , X_2 , X_3 , добиваются наибольшего

значения эхо-сигнала. При этом показания шкал механизма перемещения по координатам $X_1=a$, $X_2=b$, $X_3=c$ в дальнейшем принимают за координаты центра фокального пятна. Значение X_3 в мм является фокусным расстоянием ПЭП. Проводят запись огибающей эхо-сигналов при перемещении по координатам X_1 при $X_2=b$, $X_3=c$; X_2 при $X_1=a$, $X_3=c$ и X_3 при $X_1=a$, $X_2=b$.

2.9.3. Размеры фокальной области κ_1 , κ_2 , κ_3 вычисляют по формуле

$$\kappa_i = m_i l_i, \quad i=1,2,3, \quad (23)$$

где m_i — масштаб записи по соответствующей оси;

l_i — ширина соответствующего графика на уровне минус 6 дБ, мм.

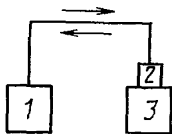
Примечания:

1. Допускается вместо сферического отражателя использовать нитевой отражатель, представляющий собой металлическую проволоку диаметром менее 0,5 мм.

2. Если у проверяемого ПЭП нормируют только фокусное расстояние, то допускается использовать при измерении только плоский отражатель.

2.10. Метод измерения АРД-диаграммы, функции эхо-сигнала от дефекта, уровня эхо-сигнала от дефекта и функции эхо-сигнала от дна.

2.10.1. Аппаратура. Измерения контактных и контактно-иммерсионных ПЭП следует проводить на установке, схема которой приведена на черт. 37, иммерсионных ПЭП — на черт. 38. Акустический бассейн и координатный механизм должны иметь устройство фиксации ПЭП и стандартного образца и обеспечить перемещение ПЭП относительно стандартного образца (или стандартного образца относительно ПЭП) по координатам X_1 , X_2 , X_3 в пределах от 25 до 400 мм; погрешность установки расстояния по координате X_3 не хуже ± 1 мм. Электронный блок УПНК, стандартные образцы и акустические нагрузки должны соответствовать пп. 1.7, 1.9 и табл. 1.



1—электронный блок УПНК; 2—проверяемый ПЭП; 3—стандартный образец (акустическая нагрузка)

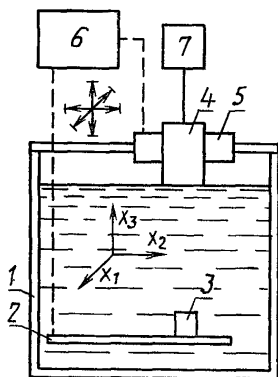
Черт. 37

2.10.2. Подготовка и проведение измерений.

2.10.2.1. Измерения на установке по черт. 37 проводят следующим образом. Калибруют электроакустический тракт УПНК, для чего отключают некалиброванную регулировку усиления УПНК и

устанавливают аттенуатором ослабление согласно техническим условиям на ПЭП конкретных типов.

Устанавливают проверяемый ПЭП на акустическую нагрузку или стандартный образец и добиваются устойчивого повторения максимального эхо-сигнала от дна или искусственного дефекта. Устанавливают регулировкой выходного напряжения генератора УПНК, а при его отсутствии — некалиброванной регулировкой усиления стандартный уровень этого эхо-сигнала (стандартный уровень — уровень, равный $1/2$ вертикальной шкалы ЭЛТ УПНК).



1—акустический бассейн; 2—устройство фиксации стандартного образца; 3—стандартный образец; 4—проверяемый ПЭП; 5—устройство фиксации ПЭП; 6—координатный механизм; 7—электронный блок УПНК

Черт. 38

При калибровке электроакустического тракта по донному эхо-сигналу размеры акустических нагрузок (H и R) по черт. 2 и 3 выбирают минимально возможными для которых погрешностью, вызванной наличием шумов в области донного эхо-сигнала при положении аттенуатора УПНК, соответствующем стандартному уровню эхо-сигнала, можно пренебречь. Если при максимальном ослаблении аттенуатора УПНК (при отсутствии регулировки выходного напряжения генератора и некалиброванной регулировки усиления) не устанавливается стандартный уровень донного эхо-сигнала, допускается использовать внешний аттенуатор, входное и выходное сопротивления которого равны входному сопротивлению УПНК с отклонением в пределах допуска на входное сопротивление УПНК.

При калибровке электроакустического тракта по эхо-сигналу от искусственного дефекта выбирают стандартный образец, обеспечивающий получение уровня эхо-сигнала от дефекта C_2 .

2.10.2.2. Устанавливают проверяемый ПЭП на стандартный образец с искусственным дефектом и добиваются повторения мак-

симального значения эхо-сигнала от этого отражателя. Атенюатором УПНК устанавливают уровень эхо-сигнала, равный стандартному, и записывают показания аттенюатора, глубину залегания или расстояние до искусственного дефекта и его диаметр. Измерения повторяют для других глубин залегания или расстояний до искусственных дефектов. Полученная зависимость показаний аттенюатора от глубины залегания искусственного дефекта (расстояния до него) является функцией эхо-сигнала от дефекта $C(z)$.

2.10.2.3. Уровни эхо-сигналов C_1, C_2, C_3 определяют по измененной функции эхо-сигналов от дефектов одного диаметра или непосредственно по п. 2.10.2.2 для дефекта с заданными диаметром и глубиной залегания (расстояния до него).

2.10.2.4. Устанавливают проверяемый ПЭП на акустические нагрузки и стандартные образцы согласно черт. 4—7 и добиваются повторения максимального значения эхо-сигнала от дна (угла, поверхности), как указано в п. 2.1.2. Атенюатором УПНК устанавливают уровень эхо-сигнала, равный стандартному, и записывают показания аттенюатора и значения H (или R, L). Полученная зависимость показаний аттенюатора от значения H (или R, L) является функцией эхо-сигнала от дна $D(z)$.

Графическое изображение измеренных функций $C(z)$ для различных диаметров искусственного отражателя и $D(z)$ является АРД-диаграммой.

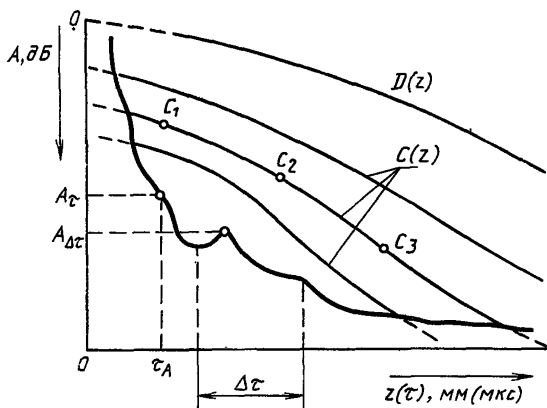
На черт. 39 показан пример хода функций $C(z)$ и $D(z)$ АРД-диаграммы.

Если ПЭП предназначен для обнаружения дефектов с отражающей способностью, эквивалентной отражению от дна, то функция эхо-сигнала от дна $D(z)$ равна функции эхо-сигнала от дефекта $C(z)$.

2.10.2.5. Измерения на установке по черт. 38 выполняют следующим образом. Устанавливают в иммерсионной ванне стандартный образец с искусственным дефектом таким образом, чтобы рабочая плоскость стандартного образца была перпендикулярна к оси X_3 . Устанавливают проверяемый ПЭП над стандартным образцом на расстоянии, указанном в технических условиях на ПЭП конкретного типа, и, изменяя координаты X_1, X_2 и ориентацию ПЭП относительно стандартного образца, добиваются повторения максимального значения эхо-сигнала от искусственного дефекта. Атенюатором УПНК устанавливают уровень этого эхо-сигнала, равный стандартному и записывают показания аттенюатора, диаметр искусственного дефекта и глубину его залегания. Сохраняя неизменным расстояние между проверяемым ПЭП и верхней плоскостью стандартных образцов, измерения повторяют для других глубин залегания искусственных дефектов данного диаметра.

Полученная зависимость показаний attenuатора от глубины залегания искусственного отражателя является функцией эхо-сигнала от дефекта $C(z)$.

2.10.2.6. Уровни эхо-сигналов C_1, C_2, C_3 определяют по измеренной функции эхо-сигналов от дефектов одного диаметра или непосредственно по п. 2.10.2.5 для дефектов с заданными диаметром и глубиной залегания.



Черт. 39

2.10.2.7. Устанавливают согласно п. 2.10.2.5 проверяемый ПЭП над стандартным образцом и, изменяя координаты X_1, X_2 и ориентацию ПЭП относительно стандартного образца, добиваются повторения максимального значения эхо-сигнала от дна. При этом необходимо обеспечить условия свободной поверхности дна стандартного образца созданием между ним и водой воздушного зазора. Attenuатором УПНК устанавливают уровень эхо-сигнала от дна, равный стандартному, и записывают показания attenuатора и высоту стандартного образца.

Сохраняя неизменным расстояние между проверяемым ПЭП и верхней поверхностью стандартного образца, измерения повторяют для других значений H стандартного образца. Полученная зависимость показаний attenuатора от высоты стандартного образца является функцией эхо-сигнала от дна $D(z)$.

2.10.2.8. Для повышения точности измерения АРД-диаграммы, функции эхо-сигнала от дефекта, уровня эхо-сигнала от дефекта и функции эхо-сигнала от дна используют осциллограф, на вход которого подают видеосигнал с УПНК. В этом случае на экране

осциллографа определяют уровень, равный стандартному и на этом уровне измеряют значения перечисленных параметров.

В дефектоскопах с цифровым индикатором амплитуды ее отсчет проводят в пределах диапазона измерения отношения амплитуд входных сигналов по цифровому индикатору.

2.11. Метод измерения функции шума, длительности шумов, уровня шумов $A_{\Delta\tau}$ и A_{τ} .

2.11.1. Аппаратура. Измерения следует проводить на установке, схема которой приведена на черт. 37. Допускается проводить измерения функции шума и ее параметров акустически ненагруженных ПЭП, если это приводит к увеличению уровней и длительности шума.

Электронный блок УПНК, акустические нагрузки и стандартные образцы должны соответствовать пп. 1.7, 1.9 и табл. 1, осциллограф — п. 2.1.

2.11.2. Подготовка и проведение измерений.

2.11.2.1. Выставляют стандартный уровень эхо-сигнала согласно п. 2.10.2.1 и, установив проверяемый ПЭП на стандартный образец по п. 2.11.1, добиваются устойчивого повторения максимального значения эхо-сигнала, как указано в п. 2.1.2. Используемые при измерениях стандартные образцы должны исключать наличие эхо-сигнала во временной области, для которой измеряют функцию шума.

2.11.2.2. Устанавливают аттенюатором УПНК на требуемом расстоянии от начала переднего фронта импульса возбуждения УПНК уровень шума, равный $1/2$ стандартного, и записывают показания аттенюатора и расстояние (или длительность) от начала переднего фронта импульса возбуждения УПНК, на котором установлен измеряемый уровень шума. Измерения повторяют для других расстояний (длительностей). Полученная зависимость показаний аттенюатора от расстояния z (длительности τ) является функцией шума $A(z)$ [или $A(\tau)$].

На черт. 39 показан пример хода функции $A(z)$.

Допускается и обратная последовательность измерения, при которой длительность шумов при различных положениях аттенюатора УПНК отсчитывают на уровне $1/2$ стандартного. Считывания длительности шумов проводят по экрану УПНК после его предварительной калибровки. Для повышения точности отсчета длительности шумов может быть использован осциллограф, на вход которого подают видеосигнал с УПНК. В этом случае на экране осциллографа определяют уровень, равный $1/2$ стандартного, и на этом уровне определяют длительность шумов при различных положениях аттенюатора УПНК.

2.11.2.3. Длительность шумов τ_A (черт. 39), соответствующую заданному уровню шумов, определяют по измеренной функции

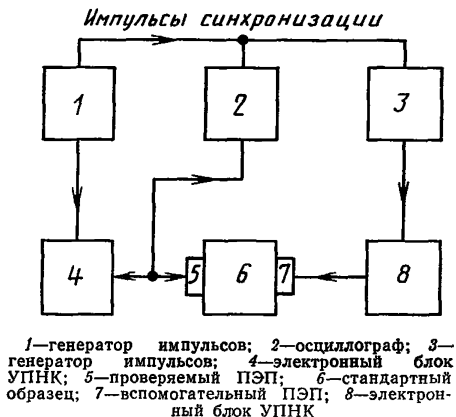
шума или непосредственно описанным в п. 2.11.2.2 методом для заданного уровня шумов.

2.11.2.4. Уровень шумов $A_{\Delta\tau}$ и уровень шумов A_{τ} (черт. 39) определяют по измеренной функции шума или непосредственно описанным в п. 2.11.2.2 методом для заданного временного интервала $\Delta\tau$ и заданного момента времени τ_A .

2.11.3. Если из-за нелинейных явлений в УПНК во временной области, прилегающей к импульсу возбуждения, погрешность измеренной функции шума и ее параметров превышает допустимую, измерения прямых совмещенных ПЭП следует проводить на установке, схема которой приведена на черт. 40.

Генератор импульсов должен иметь следующие параметры: диапазон амплитуд выходного напряжения на нагрузке 500 Ом не менее 1,0—20,0 В; диапазон длительностей импульсов не менее 0,4—100,0 мкс; диапазон задержки основного импульса относительно синхроимпульса не менее 0,1—10,0³ мкс; диапазон частот следования импульсов не менее 10,0—20·10³ Гц.

Вспомогательный ПЭП — прямой совмещенный ПЭП с номинальной частотой $f_{\text{УП}}$, равной номинальной частоте $f_{\text{УП}}$ проверяемого ПЭП.



Черт. 40

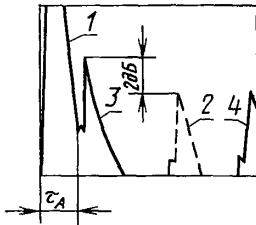
Электронный блок УПНК 8 — того же типа, что и основной электронный блок УПНК 4 проверяемого ПЭП. Допускается вместо электронного блока УПНК 8 использовать только его генератор импульсов возбуждения ПЭП.

Электронный блок УПНК, акустические нагрузки и стандартные образцы должны соответствовать пп. 1.7, 1.9 и табл. 1, ос-

циллограф — п. 2.1. Используемые при измерениях стандартные образцы должны исключать наличие эхо-сигнала во временной области, для которой измеряют функцию шума.

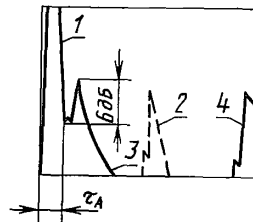
2.11.4. Подготовка и проведение измерений.

2.11.4.1. Выставляют стандартный уровень эхо-сигнала проверяемого ПЭП согласно п. 2.10.2.1 и, установив проверяемый и вспомогательный ПЭП на стандартный образец согласно черт. 40, добиваются максимального значения амплитуды контрольного импульса (контрольный импульс — импульс, прошедший через акустическую нагрузку от вспомогательного ПЭП), перемещая ПЭП относительно друг друга по поверхности стандартного образца.



1—импульс шума; 2—первоначальное положение контрольного импульса; 3—положение контрольного импульса в режиме отсчета; 4—данный эхо-сигнал

Черт. 41



1—импульс шума; 2—первоначальное положение контрольного импульса; 3—положение контрольного импульса в режиме отсчета; 4—данный эхо-сигнал

Черт. 42

2.11.4.2. Устанавливают электронным блоком УПНК 8 амплитуду контрольного импульса, равную стандартному уровню. Устанавливают задержку генератора импульсов 3, равную нулю, и, регулируя задержку генератора импульсов 1, совмещают по экрану осциллографа начало контрольного импульса с началом переднего фронта импульса возбуждения УПНК. Длительность задержки генератора импульсов 1 должна оставаться неизменной до окончания измерения. Перемещают с помощью генератора импульсов 3 контрольный импульс в положение, где его амплитуда изменяется на ± 2 дБ по отношению к первоначальной (черт. 41). Если контрольный импульс, «сливаясь» с шумами, не изменяет амплитуду на ± 2 дБ, его устанавливают в положение, где «провал» между контрольным импульсом и импульсом шумов составляет 6 дБ (черт. 42).

Длительность задержки генератора импульсов 3, определяющая положение контрольного импульса согласно черт. 41 и 42, является длительностью шумов для данного уровня шума, кото-

рый в исходном положении аттенюатора электронного блока УПНК 4 принимаю за 0. Измерения повторяют для других положений аттенюатора электронного блока УПНК 4, поддерживая амплитуду контрольного импульса, равной стандартному уровню. Полученная зависимость показаний аттенюатора от расстояния (длительности), измеренного от начала переднего фронта импульса возбуждения УПНК, является функцией $A(z)$ (или $A(\tau)$).

2.11.4.3. Длительность шумов τ_A , соответствующую заданному уровню шумов, определяют по измеренной функции шума или непосредственно описанным методом для заданного уровня шумов.

2.11.4.4. Уровень шумов $A_{\Delta\tau}$ и уровень шумов A_{τ} определяют по измеренной функции шума.

2.11.4.5. Последовательность действий и используемые органы управления при измерении параметров ПЭП, приведенные в пп. 2.10, 2.11, соответствуют случаю, когда индикатором в УПНК является ЭЛТ. При других индикаторах в УПНК последовательность действий и используемые органы управления при измерениях параметров ПЭП по пп. 2.10, 2.11 должны быть указаны в технических условиях на ПЭП конкретного типа. При этом допускается использовать осциллограф в качестве индикатора и измерителя параметров. Измерение параметров A_{τ} , $A_{\Delta\tau}$ и τ_A для ПЭП общего назначения и специализированных ПЭП, предназначенных для работы в непрерывном режиме, выполняют с генератором, тип которого вставляют в технических условиях на ПЭП или УПНК, в состав которого входит ПЭП.

2.12. Метод измерения отношения сигнал/шум.

2.12.1. Измерения контактных ПЭП следует проводить на установке, схема которой приведена на черт. 1, иммерсионных— на черт. 39.

Раздельно-совмещенные ПЭП допускается подключать к осциллографу через пассивный четырехполосник с полосой пропускания не уже полосы пропускания приемника УПНК и значением модуля входного электрического сопротивления не менее $10 Z_{п.э}$, где $Z_{п.э}$ — максимальное значение $Z_{п.э}(\omega)$ в рабочей области частот.

Электронный блок УПНК, стандартные образцы должны соответствовать пп. 1.7, 1.9 и табл. 1, осциллограф— п. 2.1. Если уровень эхо-сигнала недостаточен для непосредственного измерения осциллографом, то его необходимо предварительно усилить полосовым усилителем-ограничителем.

2.12.2. Подготовка к проведению измерений. Устанавливают контактный ПЭП на акустическую нагрузку или стандартный образец. Добиваются устойчивого повторения максимального значения эхо-сигнала для контактного ПЭП, как указано в п. 2.1.2, для иммерсионного— в п. 2.10.2.5. В качестве эхо-сигнала для ПЭП, работающих с толщиномерами и структуроскопами, используют

отражение от дна, для ПЭП, работающих с дефектоскопами, — отражение от определенного отражателя.

2.12.3. Измеряют амплитуды (или размах) или мгновенное значение $\tilde{U}_{fv}^{+(-)}$ эхо-сигнала и шума в точках, указанных в технических условиях на ПЭП конкретного типа. Для измерения амплитуды (или размаха) шума в точке измерения амплитуды (или размаха) эхо-сигнала ПЭП устанавливают на акустическую нагрузку или стандартный образец, не дающие отражения в точке измерения шума. Допускается проводить измерения амплитуды (или размаха) шума акустически ненагруженных ПЭП.

Если в диапазоне контроля или измерения толщина функция шума является немонотонно убывающей, то обязательным является измерение амплитуды (или размаха) шума в экстремальных точках и амплитуды (или размаха) эхо-сигнала в области, прилегающей к этим экстремальным точкам.

2.12.4. Обработка результатов измерений. Отношение сигнал/шум A_c в дБ, являющееся наименьшим в диапазоне контроля или измерения толщины, вычисляют по формуле

$$A_c = 20 \lg \frac{U}{U_{ш}}, \quad (24)$$

где U — амплитуда (или размах) напряжения эхо-сигнала на ПЭП или мгновенное значение эхо-импульса $\tilde{U}_{fv}^{+(-)}$, В;

$U_{ш}$ — амплитуда (или размах) напряжения шума на ПЭП в точке измерения эхо-сигнала на ПЭП, В.

2.13. Метод измерения функций влияния шероховатости $\Phi_{ш}$ и кривизны $\Phi_{к}$.

2.13.1. Аппаратура. Измерение функций влияния для контактных ПЭП следует проводить на установке, схема которой приведена на черт. 1, для иммерсионных — на черт. 38.

Электронный блок УПНК и стандартные образцы должны соответствовать пп. 1.7, 1.9, акустический бассейн и координатный механизм — п. 2.10.1.

2.13.2. Подготовка и проведение измерений.

Измерение функций влияния шероховатости и кривизны на параметры ПЭП проводят следующим образом:

определяют отношение сигнал/шум A_c по п. 2.12, а мгновенные значения эхо-импульса $\tilde{U}_{fv}^{+(-)}$ — по п. 2.1 на стандартном образце без влияющих факторов и на стандартном образце с влияющим фактором (шероховатости или кривизны).

2.13.3. Функцию влияния на отношение сигнал/шум $\Phi_{ш(к)}$ в дБ определяют по формуле

$$\Phi_{ш(к)} = A_c - A_c(i), \quad (25)$$

где $A_c(i)$, A_c — отношение сигнал/шум на образцах с влияющим фактором и без него, дБ.

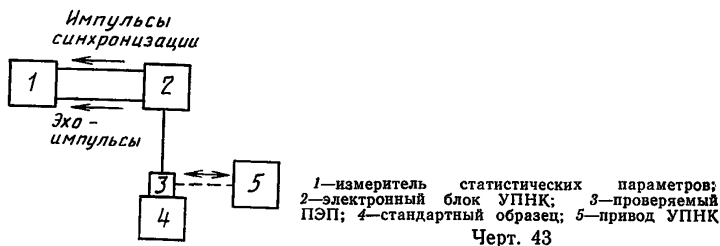
Функцию влияния на мгновенное значение эхо-импульса $\Phi_{ш(k)}$ в дБ определяют по формуле

$$\Phi_{ш(k)} = \tilde{U}_f^{+(-)} - \tilde{U}_f^{+(-)}(i), \quad (26)$$

где $\tilde{U}_f^{+(-)}(i)$, $\tilde{U}_f^{+(-)}$ — мгновенные значения эхо-импульса на образце с влияющим фактором и без него, дБ.

2.14. Метод измерения функции влияния акустического контакта Φ_a .

2.14.1. Аппаратура. Измерения следует проводить на установке, схема которой приведена на черт. 43.



Измеритель статистических параметров должен обеспечить измерение количества импульсов определенной амплитуды, поступающих с УПНК, и иметь следующие параметры: диапазон регистрируемых амплитуд импульсов 0,1—5,0 В; диапазон длительностей регистрируемых импульсов 0,5—50,0 мкс; максимальную интенсивность входных импульсов 10^4 имп/с; относительную погрешность счета импульсов $\pm N^{-1}$, где N — число импульсов. Указанные функции могут быть обеспечены одним или группой приборов.

Электронный блок УПНК, стандартный образец и привод должны соответствовать пп. 1.7, 1.9.

2.14.2. Подготовка и проведение измерений. Подключают ПЭП к установке, как показано на черт. 43, и устанавливают его на стандартный образец. Схема расположения ПЭП на стандартных образцах должна соответствовать черт. 44—47. При этом каждой из указанных схем соответствуют следующие типы ПЭП: черт. 44 — контактные прямые; черт. 45 — наклонные для возбуждения объемных волн; черт. 46 — наклонные для возбуждения поверхностных волн; черт. 47 — наклонные для возбуждения нормальных волн. Перемещая ПЭП по поверхности образца, добиваются получения максимального эхо-сигнала от соответствующего каждому

типу ПЭП отражателя, показанного на черт. 43—47 стрелками. Перемещение ПЭП, предназначенных для ручного контроля, осуществляет оператор; для автоматизированного — привод УПНК. Для обеспечения перемещения наклонного ПЭП параллельно отражающей поверхности или грани вручную следует установить опорную линейку.

Перемещая ПЭП к краю стандартного образца, находят границу, за которой наблюдается отклонение амплитуды эхо-импульса, вызванное отражением от боковых поверхностей стандартного образца. В дальнейшем при перемещении ПЭП не допускается переходить найденные границы.

Устанавливают регулировками УПНК частоту следования импульсов и скорость перемещения ПЭП, как указано в технических условиях на ПЭП конкретного типа. Устанавливают регулировками УПНК амплитуду эхо-импульса и усиление приемника такими, при которых обеспечивается линейное усиление эхо-импульса. Подготавливают измеритель статистических параметров для измерения числа импульсов определенной амплитуды в определенный интервал времени, поступающих с УПНК.

В зависимости от типа ПЭП и его назначения допускается выполнять измерение отклонений амплитуд эхо-импульсов как при сканировании ПЭП, так и при их перестановке на рабочую поверхность стандартного образца.

При сканировании ПЭП в период установившейся скорости перемещения выполняют измерение числа импульсов возбуждения и эхо-импульсов определенной амплитуды.

При перестановке ПЭП измеряют значения амплитуд эхо-импульсов в момент окончания притирки или прижатия ПЭП к стандартному образцу. Во время притирки или прижатия ПЭП к стандартному образцу не допускается оператору наблюдать за индикацией амплитуд эхо-импульса. Число переустановок (статистических испытаний) должно быть не менее 30. Вычисляют коэффициент вариации $K_{\text{вар}}$ по формуле

$$K_{\text{вар}} = \sigma / \bar{m}, \quad (27)$$

$$\text{где } m = \frac{1}{n} \sum_{i=1}^n m_i; \quad \sigma = \sqrt{\frac{1}{n-1} \sum_{i=1}^n (m_i - \bar{m})^2};$$

m — среднее значение амплитуды эхо-импульса;

σ — среднее квадратическое отклонение;

n — число статистических испытаний (объем выборки);

m_i — значения амплитуд эхо-импульсов, полученные в результате статистических испытаний, $i = 1, 2, 3, \dots$

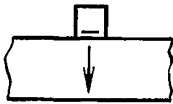
Вычисление среднего квадратического отклонения может быть осуществлено путем реализации формулы

$$\sigma^2 = \frac{1}{n} \sum_{i=1}^n m_i^2 - (\bar{m})^2, \quad (28)$$

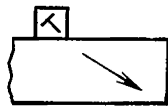
где m_i — число, пропорциональное текущей амплитуде эхо-импульса;

$i = 1, 2, 3, \dots, n$; n — объем выборки.

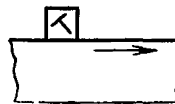
Измеренное граничное значение $K_{\text{вар}}$ или ее зависимость от скорости перемещения ПЭП или частоты следования импульсов, или параметров стандартных образцов с различными влияющими факторами являются функцией влияния акустического контакта Φ_a .



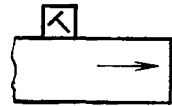
Черт. 44



Черт. 45



Черт. 46



Черт. 47

Примечания:

1. Допускается применять автоматизированные средства измерений, конструктивно совмещать акустические нагрузки, исключать и (или) объединять указанные на схемах измерения блоки, использовать приборы, имеющие наименования, отличные от указанных на черт. 1—47, если это не приводит к увеличению погрешностей используемых для измерений по разд. 2 функциональных блоков, узлов или установок.

2. Допускается в обоснованных случаях использование средств измерений на более узкие диапазоны параметров.

3. Результаты измерений в виде графиков допускается представлять в линейном или логарифмическом масштабе.

4. Допускается проводить измерения параметров по пп. 2.1—2.4, 2.7 контактных ПЭП, имеющих номинальные значения $f_{УУ(э)} \leq 1,25$ МГц в иммерсионном варианте, если $\tau \geq 2 z/v$, где v — длительность импульса возбуждения ПЭП на уровне амплитуды эхо-сигнала, мкс; z — расстояние от ПЭП до отражателя, мм; v — скорость звука в материале нагрузки, мм/мкс.

5. Для контактно-иммерсионных ПЭП допускается выполнять измерения только параметров резонаторов (вкладышей) в иммерсионном варианте.

6. Допускается применять методы и средства измерений параметров ПЭП, отличные от указанных в стандарте, если это не увеличивает погрешность измерений.

7. Когда результаты измерений функциональных зависимостей представляют в виде таблицы, в технических условиях на ПЭП конкретных типов указывают метод интерполяции для вычисления промежуточных значений, если он отличен от линейного.

3. НОРМЫ ТОЧНОСТИ ИЗМЕРЕНИЙ

3.1. Пределы допустимых погрешностей измерений δ_k k -го параметра ПЭП определяют по формуле

$$\delta_k = \pm \sqrt{\delta_{ak}^2 + \delta_{mk}^2}, \quad (29)$$

где δ_{ak} — составляющая погрешности измерения, обусловленная вариацией акустического контакта ПЭП с акустической нагрузкой при его переустановке или перемещении;

δ_{mk} — составляющая погрешности измерений k -го параметра ПЭП, обусловленная погрешностями метода и средств измерений.

3.2. Пределы допускаемых погрешностей измерения δ_{mk} и число значащих цифр, которые должны быть приведены при записи результатов измерений, указаны в табл. 3.

Таблица 3

| Измеряемый параметр | Предел допускаемой погрешности измерений параметров ПЭП для | | Число значащих цифр для | |
|---------------------|---|------------|-------------------------|---|
| | А | В | А | В |
| K_{UU}^H | $\pm \sqrt{15^2 + \delta_\alpha^2}, \%$ | $\pm 30\%$ | (1) | 2 |
| \tilde{t}_{\max} | $\pm 7\%$ | $\pm 10\%$ | 2 | 2 |
| \tilde{t}_i | $\pm 7\%$ | $\pm 10\%$ | 2 | 2 |
| \tilde{t}_N | $\pm 10\%$ | $\pm 15\%$ | 2 | 2 |
| f_θ | $\pm 5\%$ | $\pm 10\%$ | 3 | 2 |
| $\tilde{U}_{I\nu}$ | $\pm 7\%$ | $\pm 10\%$ | 2 | 2 |
| K_{UI}^H | $\pm \sqrt{8,5^2 + \delta_\alpha^2}, \%$ | $\pm 30\%$ | (1) | 2 |
| t_{\max} | $\pm 6\%$ | $\pm 10\%$ | 2 | 2 |
| t_i | $\pm 6\%$ | $\pm 10\%$ | 2 | 2 |
| t_N | $\pm 8\%$ | $\pm 15\%$ | 2 | 2 |
| $U_{I\nu}$ | $\pm 5\%$ | $\pm 10\%$ | (1) | 2 |
| K_{UU} | $\pm \sqrt{8^2 + \delta_\alpha^2}, \%$ | $\pm 30\%$ | (1) | 2 |

| Измеряемый параметр | Предел допускаемой погрешности измерений параметров ПЭП для | | Число значащих цифр для | |
|--------------------------|--|---------------------------|-------------------------|---|
| | А | В | А | В |
| f_{UV} : | | | | |
| до 1,25 МГц | $\pm 4 \%$ | $\pm 10 \%$ | 3 | 2 |
| св. 1,25 МГц | $\pm 4\Delta f_{UV}/f_{UV} \%$ ($\Delta f_{UV}/f_{UV} < 0,5$) | $\pm 10 \%$ | 3 | 2 |
| B_{UV} | $\pm [2,5 + (5 + 0,5\alpha_{fz})(f_B - f_H) \times f_m^{-1}] \%$ | $\pm 20 \%$ | 2 | 2 |
| Δf_{UV} | $\pm [3 + \Delta f_{UV}(1 + 0,5\alpha_{fz}) 10f_m^{-1}] \%$ | $\pm 20 \%$ | 2 | 2 |
| K_{UI} | $\pm \sqrt{10^2 + \delta_x^2} \%$ | $\pm 30 \%$ | (1) | 2 |
| f_{UI} : | | | | |
| до 1,25 МГц | 4 % | $\pm 10 \%$ | 3 | 2 |
| св. 1,25 МГц | $\pm 4\Delta f_{UI}/f_{UI} \%$, $\Delta f_{UI}/f_{UI} < 0,5$ | $\pm 10 \%$ | 3 | 2 |
| B_{UI} | $\pm [2,5 + (5 + 1,5\alpha_{fz})(f_B - f_H) \times (f_m^{-1})] \%$ | $\pm 20 \%$ | 2 | 2 |
| Δf_{UI} | $\pm [3 + \Delta f_{UI}(1 + 0,5\alpha_{fz}) 10f_m^{-1}] \%$ | $\pm 20 \%$ | 2 | 2 |
| $Z_{п.э}^{(a)}$ | $\pm 6 \%$ | $\pm 10 \%$ | 3 | 3 |
| $K_{U\sigma(U)}$ | $\pm 10 \%$ | $\pm 15 \%$ | 2 | 2 |
| $f_{U\sigma(U)}$ | $\pm 4 \%$ | $\pm 5 \%$ | 2 | 2 |
| $f_{U\sigma(U)}$ | $\pm 8 \%$ | $\pm 10 \%$ | 2 | 2 |
| $\Delta f_{U\sigma(U)}$ | $\pm 10 \%$ | $\pm 15 \%$ | 2 | 2 |
| α^* , α'^* | $\pm (0,03 + 35/\alpha) f_{п}^\circ$, при $f_{п} \geq 1$ МГц | $\pm 1,5^\circ$ | 3 | 2 |
| $\Theta_{1(2)}$ | $\pm 3,5 \%$, при $f_{п} > 1$ МГц | $\pm 5 \%$ | 2 | 2 |
| α : | | | | |
| до 60° | $\pm 45'$ | $\pm 1^\circ$ | 3 | 2 |
| св. 60° | $\pm 1,0^\circ$ | $\pm 3^\circ$ | 3 | 2 |
| α' | $\pm 1^\circ 30'$ | $\pm 2^\circ$ | 2 | 2 |
| Θ_1 | ± 3 мм | ± 5 мм | 3 | 2 |
| Θ_2 | ± 5 мм | ± 10 мм | 2 | 2 |
| Δl | $\pm 0,5$ мм | ± 1 мм | 2 | 1 |
| $\tau_{пр}$ | $\pm 10 \%$ | $\pm 15 \%$ | 2 | 2 |
| F | $\pm (0,25 + 0,02F_k)$ мм | $\pm (0,25 + 0,02F_k)$ мм | 2 | 2 |

Продолжение табл. 3

| Измеряемый параметр | Предел допускаемой погрешности измерений параметров ПЭП для | | Число значащих цифр для | |
|---------------------|---|---------------------------------------|-------------------------|---|
| | А | В | А | В |
| $\kappa_{1(2,3)}$ | $\pm 0,25$ мм | $\pm 0,5$ мм | 2 | 2 |
| $C_l(z)$ | $\pm \sqrt{10^2 + \delta_{c.o.}^2}$ % | $\pm \sqrt{15^2 + \delta_{c.o.}^2}$ % | 2 | 2 |
| $D_l(z)$ | $\pm \sqrt{10^2 + \delta_{c.o.}^2}$ % | $\pm \sqrt{15^2 + \delta_{c.o.}^2}$ % | 2 | 2 |
| A_τ | $\pm \sqrt{12^2 + \delta_{c.o.}^2}$ % | $\pm \sqrt{20^2 + \delta_{c.o.}^2}$ % | 2 | 2 |
| $A_{\Delta\tau}$ | $\pm \sqrt{10^2 + \delta_{c.o.}^2}$ % | $\pm \sqrt{15^2 + \delta_{c.o.}^2}$ % | 2 | 2 |
| τ_A | ± 10 % | ± 15 % | 2 | 2 |
| A_c | $\pm \sqrt{10^2 + \delta_{c.o.}^2}$ % | ± 20 % | 2 | 2 |
| $\Phi_{ш(к)}$ | $\pm \sqrt{10^2 + \delta_{c.o.}^2}$ % | $\pm \sqrt{15^2 + \delta_{c.o.}^2}$ % | 2 | 2 |

* Для иммерсионных ПЭП

Условные обозначения:

А — ПЭП общего назначения, а также ПЭП, для которых установлены значения отношения сигнал/шум не менее 12 дБ и допустимые отклонения от номинальных значений: мгновенных значений импульсной характеристики

$U_j^{+(-)}$ и эхо-импульса $\tilde{U}_j^{+(-)}$ в пределах ± 6 дБ; импульсного коэффициента преобразования $K_{\tilde{U}U}^H$ в пределах ± 6 дБ; коэффициентов преобразования $K_{UU(U)}$ в пределах ± 6 дБ; частот максимума преобразования $f_{UU(U)}$ и эффективной частоты f_e в пределах ± 9 %; угла ввода α в пределах $\pm 1,5^\circ$, точки ввода Δl в пределах $\pm 1,0$ мм.

В — остальные типы ПЭП, не входящие в А; цифра в скобках означает число значащих цифр после запятой;

$\delta_\alpha = (1 - 10^{-\Delta\alpha f^2/20}) 100$ — с учетом поправки γ по пп. 2.1.4, 2.2.4, 2.3.2, $\Delta\alpha_f \leq 1/z$;

$\delta_\alpha = (1 - 10^{-\alpha f_{UU^2}^2/20 f_m}) \cdot 100$ — без учета поправки γ ;

α_f — коэффициент затухания звуковых волн, указанный в табл. 1, 2, дБ/мм;

f_m — верхняя граничная частота диапазона частот акустической нагрузки, указанная в табл. 1, 2, МГц;

- f_n — в зависимости от измеряемых параметров номинальные значения частот f_{UV} , f_{Uz} , $f_{\alpha U}$, f_{α} , МГц;
 z — расстояние, пройденное звуковой волной в акустической нагрузке, мм;
 a — радиус (или половина размера) пьезоэлемента ПЭП в рабочей плоскости, мм;
 $\delta_{с.о}$ — относительная погрешность измерения, обусловленная отклонениями параметров стандартных образцов, %.

3.3. Значения составляющих погрешности измерения δ_{ak} , $\delta_{с.о}$ и постоянной k , характеризующей форму зависимости амплитуды эхо-сигнала от расстояния между ПЭП и отражателями, определяют экспериментально и устанавливают в технических условиях на ПЭП конкретного типа или УПНК, в состав которого входит измеряемый ПЭП.

3.4. В технически обоснованных случаях для измерения параметров Δl , f_{UV} , α , отклонение уровня эхо-сигнала от дефекта допускается использовать средства измерения, имеющие предел допустимой погрешности измерения не более чем половина допуска на параметр ПЭП.

3.5. Для уменьшения значения δ_{ak} допускается выполнять измерения, указанные в разд. 2, многократно с последующей статистической обработкой результатов измерения.

Примечание. Значения предела допускаемой погрешности измерения параметров $\Theta_{1(2)}$, α , α' , Δl в контактном варианте указаны в табл. 3 для $\Theta_{1(2)} < 60$ мм.

4. ОФОРМЛЕНИЕ РЕЗУЛЬТАТОВ ИЗМЕРЕНИЙ

4.1. Результаты измерений должны быть оформлены протоколом или записью в журнале, в которых необходимо зафиксировать результаты измерений и типы использованных акустических нагрузок согласно обязательному приложению 2. Форма представления результатов измерений должна соответствовать ГОСТ 8.011—72.

4.2. При использовании ЭВМ или автоматических средств для обработки результатов измерений допускается их представлять в виде записи на магнитной ленте, перфоленте, распечатки с АЦПУ ЭВМ.

5. ТРЕБОВАНИЯ К КВАЛИФИКАЦИИ ОПЕРАТОРОВ

5.1. К выполнению измерений и обработке их результатов допускаются лица, имеющие среднее специальное образование по специальности «радиотехнические измерения» или опыт работы с электро- и электронным оборудованием.

6. ТРЕБОВАНИЯ БЕЗОПАСНОСТИ

6.1. При работе с аппаратурой должны соблюдаться правила технической эксплуатации электроустановок потребителей и правила техники безопасности при эксплуатации электроустановок потребителей, утвержденные Госэнергонадзором.

6.2. Работу с аппаратурой должны проводить в соответствии с требованиями безопасности, изложенными в инструкции по эксплуатации.

6.3. Параметры ультразвука, воздействующего на оператора, должны соответствовать требованиям «Санитарных норм и правил при работе с оборудованием, создающим ультразвук, передаваемый контактным путем на руки работающих» № 2282—80.

6.4. Уровни шума, создаваемого оборудованием на рабочем месте оператора, не должны превышать допустимых по ГОСТ 12.1.003—83.

ПОЯСНЕНИЯ НЕКОТОРЫХ ТЕРМИНОВ, ПРИМЕНЯЕМЫХ
В НАСТОЯЩЕМ СТАНДАРТЕ

| Термин | Условные обозначения | Пояснение |
|---|------------------------------------|---|
| Пьезоэлектрический преобразователь (ПЭП) | | Устройство, предназначенное для преобразования электрического (акустического) сигнала в акустический (электрический), основанное на использовании пьезоэлектрического эффекта и применяемое для работы в составе средств неразрушающего контроля |
| Передаточная функция \bar{K}_{UU} | \bar{K}_{UU} | Отношение Лапласовых преобразований (изображений) по времени электрического напряжения холостого хода эхо-сигнала, развиваемого ПЭП, к электрическому напряжению возбуждения ПЭП, работающего в совмещенном режиме и нагруженного на определенную акустическую нагрузку |
| Передаточная функция \bar{K}_{UI} | \bar{K}_{UI} | Отношение Лапласовых преобразований (изображений) по времени электрического напряжения холостого хода эхо-сигнала, развиваемого ПЭП, к току возбуждения ПЭП, работающего в совмещенном режиме и нагруженного на определенную акустическую нагрузку |
| Рабочая область частот | | Область частот, в которой нормируют параметры ПЭП, устанавливаемые в стандартах или технических условиях на них |
| Амплитудно-частотная характеристика $K_{UU}(U, \omega)$ Частота максимума преобразования $f_{UU}(U)$ | $K_{UU}(U, \omega)$ $f_{UU}(U)$ | Зависимость модуля передаточной функции $\bar{K}_{UU}(U)$ от частоты Частота, соответствующая максимальному значению модуля передаточной функции в рабочей области частот |
| Коэффициент преобразования $K_{UU}(U)$ | $K_{UU}(U)$ | Значение модуля передаточной функции \bar{K}_{UU} на частоте $f_{UU}(U)$ |

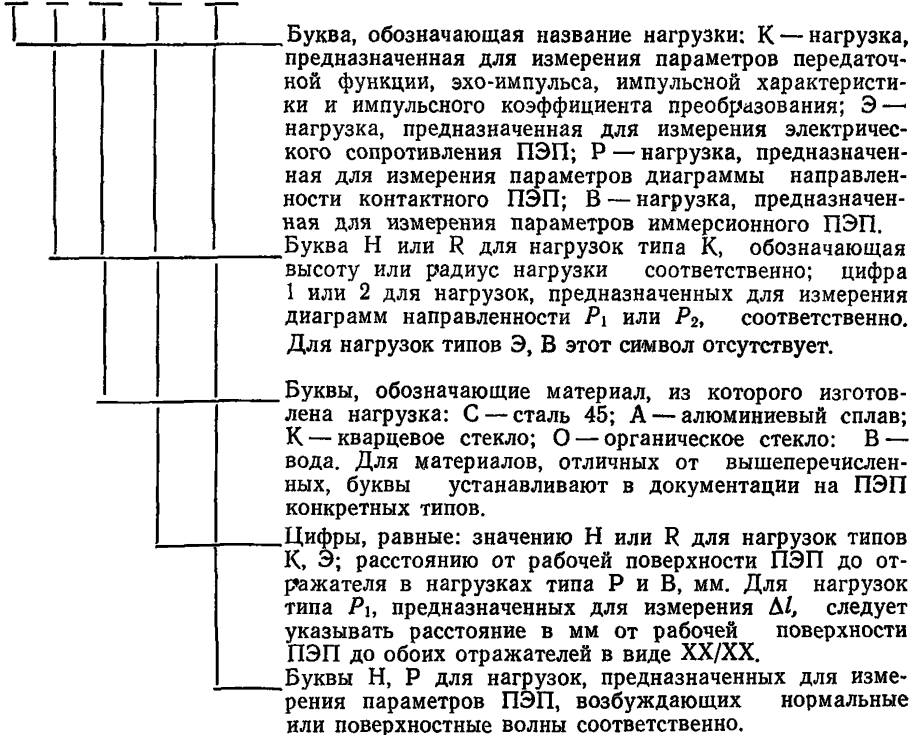
| Термин | Условные обозначения | Пояснение |
|---|-----------------------------------|---|
| Неравномерность амплитудно-частотной характеристики $B_{UU(U)}$ | $B_{UU(U)}$ | Разность уровней наибольшего и наименьшего значений $K_{UU(U)}(\omega)$ в рабочей области частот |
| Полоса пропускания $\Delta f_{UU(U)}$ | $\Delta f_{UU(U)}$ | Интервал частот, включающий в себя $f_{UU(U)}$, в котором амплитудно-частотная характеристика $K_{UU(U)}(\omega)$ принимает значения на уровне минус 6 дБ |
| Электрический импеданс | | Зависимость от частоты комплексного электрического сопротивления ПЭП, нагруженного на определенную акустическую нагрузку |
| Электрическое сопротивление $Z_{п.э}(\omega)$ | $Z_{п.э}(\omega)$ | Абсолютное значение электрического импеданса электроакустического преобразователя |
| Электрическое сопротивление $Z_{п.э}^c(\omega)$ | $Z_{п.э}^c(\omega)$ | Электрическое сопротивление ненагруженного ПЭП |
| Электрическое сопротивление $Z_{п.э}^н(\omega)$ | $Z_{п.э}^н(\omega)$ | Электрическое сопротивление ПЭП, нагруженного на определенную акустическую нагрузку |
| Электрическое сопротивление $Z_{п.э}^{р(а)}$ | $Z_{п.э}^{р(а)}$ | Электрическое сопротивление преобразователя в точке экстремума, соответствующего минимуму (максимуму) зависимости $Z_{п.э}(\omega)$ от частоты |
| Импульсная характеристика | | Электрическое напряжение эхосигнала в функции времени, развиваемое ПЭП, нагруженным на активное сопротивление 50 Ом, при возбуждении ПЭП импульсом тока экспоненциальной формы по ГОСТ 16465—70 |
| Мгновенное значение импульсной характеристики $U_j^{+(-)}$ | $U_j^{+(-)}$ $j = 1, 2, 3, 12$ | Значения импульсной характеристики в точках j -го максимума (минимума) (черт. 10). |
| Временной интервал импульсной характеристики $t_j^{+(-)}$ | $t_j^{+(-)}$ | Временной интервал между нулевым и экстремальным значением импульсной характеристики (черт. 10) |

| Термин | Условные обозначения | Пояснение |
|---|----------------------|---|
| Длительность импульсной характеристики t_{\max} | t_{\max} | Временной интервал между началом фронта импульсной характеристики и ее максимальным значением (черт. 10) |
| Длительность импульсной характеристики t_N | t_N | Длительность импульсной характеристики на уровне минус N дБ от максимального значения (черт. 10) |
| Диаграмма направленности ПЭП (совмещенный режим) | | Нормированный по максимуму график зависимости эхо-сигнала на ПЭП от определенного отражателя, расположенного в акустической нагрузке ПЭП в зависимости от координаты, характеризующей их взаимное перемещение в определенной плоскости по определенной траектории |
| Акустическая ось | | Геометрическое место точек максимальной интенсивности звукового поля в дальней зоне ПЭП и его геометрическое продолжение в ближней зоне |
| Диаграмма направленности P_1 | P_1 | Диаграмма направленности преобразователя, измеренная в плоскости S_1 , перпендикулярной к рабочей поверхности преобразователя и проходящей через его акустическую ось, при перемещении отражателя по дуге окружности или по прямой |
| Диаграмма направленности P_2 | P_2 | Диаграмма направленности преобразователя, измеренная в плоскости S_2 , перпендикулярной к плоскости S_1 и проходящей через акустическую ось преобразователя, при перемещении отражателя по дуге окружности или по прямой |
| Ширина диаграммы направленности Θ_1 | Θ_1 | Размер диаграммы направленности P_1 на уровне минус 6 дБ |
| Ширина диаграммы направленности Θ_2 | Θ_2 | Размер диаграммы направленности P_2 на уровне минус 6 дБ |
| Основной лепесток диаграммы направленности | | Область диаграммы направленности, включающая в себя максимум, и ограниченная ближайшими к нему нулями или достаточно глубокими минимумами |

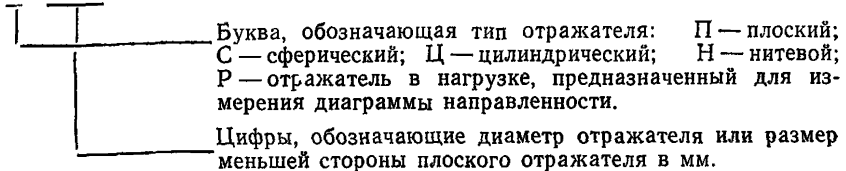
| Термин | Условные обозначения | Пояснение |
|--|----------------------|--|
| Угол ввода α | α | Угол между нормалью к поверхности, на которой установлен преобразователь, и его акустической осью, измеренный в плоскости S_1 |
| Угол ввода α' | α' | Меньший из углов между плоскостью S_1 и плоскостью, перпендикулярной к рабочей поверхности ПЭП и проходящей параллельно боковой стороне через его геометрический центр или определенную метку на корпусе |
| Фокусное расстояние | F | Расстояние от геометрического центра фокусирующего ПЭП до точки, в которой звуковое давление, создаваемое им, максимально |
| Протяженность фокальной области κ_3 | κ_3 | Размеры области перемещения определенного отражателя по акустической оси, на границах которой эхо-сигнал принимает значения на уровне минус 6 дБ |
| Протяженность фокальной области κ_2 | κ_2 | Ширина диаграммы направленности Θ_2 , измеренная вдоль линии пересечения фокальной плоскости с плоскостью S_2 |
| Протяженность фокальной области κ_1 | κ_1 | Ширина диаграммы направленности Θ_1 , измеренная вдоль линии пересечения фокальной плоскости с плоскостью S_1 . |
| Точка ввода | | Точка пересечения акустической оси ПЭП с поверхностью среды, контактирующей с рабочей поверхностью ПЭП |
| Импульсный коэффициент преобразования K_{UI}^n | K_{UI}^n | Отношение максимального значения импульсной характеристики к максимальному значению тока возбуждения ПЭП |

**СТРУКТУРА УСЛОВНОГО ОБОЗНАЧЕНИЯ ТИПОВ АКУСТИЧЕСКИХ НАГРУЗОК,
ОТРАЖАТЕЛЕЙ И УСЛОВИЙ ИЗМЕРЕНИЯ****Структура условного обозначения типа акустической нагрузки
и взаимного расположения ПЭП и отражателя**

X X XX XX XX

**Структура условного обозначения отражателя**

X XXX



Пример обозначения условий измерения Δl с помощью нагрузки для измерения диаграммы направленности P_1 из стали 45 с двумя отражателями диаметром 5 мм, находящимися на расстоянии 50 и 75 мм от рабочей поверхности ПЭП

$P_1C-50/75, P-5$

Пример обозначения условий измерения передаточных функций ПЭП с помощью акустической нагрузки из алюминия толщиной 50 мм

K_{HA-50}

Пример обозначения условий измерения диаграммы направленности иммерсионных ПЭП с помощью сферического отражателя диаметром 5 мм, расположенного на расстоянии 100 мм от рабочей поверхности ПЭП

$BB-100, C-5$

ПРИЛОЖЕНИЕ 3
Рекомендуемое

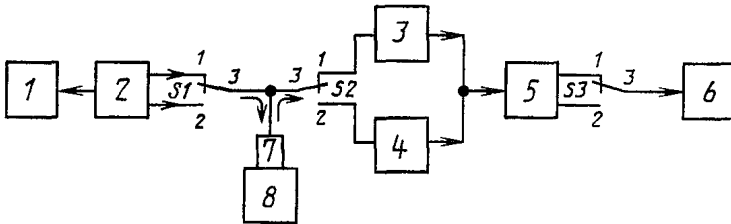
**ПЕРЕЧЕНЬ
РЕКОМЕНДУЕМОЙ АППАРАТУРЫ**

1. Осциллографы универсальные С1—65А, С1—70.
2. Электронно-счетный частотомер ЧЗ—34А.
3. Генератор прямоугольных импульсов Г5—54.
4. Генератор синусоидальных сигналов Г4—102.
5. Прибор для исследования АЧХ Х1—48.
6. Анализатор спектра С4—25.
7. Атенюатор МЗ—50—2.
8. Измеритель скорости и коэффициента затухания ультразвука УС-12ИМ.
9. Прибор для оценки структуры УС—13И.
10. Графопроектор зависимостей Н-306.
11. Ультразвуковые дефектоскопы УД-11УА, УД-11ПУ, УД-23УМ.
12. Стандартные образцы по ГОСТ 14782—76, ГОСТ 21397—81.
13. Комплект ультразвуковых стандартных образцов толщин КУСОТ-180.
14. Измеритель временных интервалов акустический ИВА-180.
15. Комплект устройств КИД-1.
16. Иммерсионная ванна ИВ-1Д.
17. Иммерсионная ванна ИВ-1Ф.
18. Измеритель параметров передаточных функций УП-11ПУ.
19. Стандартные образцы КМД 4—0—40Х13, КМД6—О-оргстекло, КМД7—О-оргстекло.
20. Ограничитель по ГОСТ 28667—85.

МЕТОД ИЗМЕРЕНИЯ ПАРАМЕТРОВ ПЕРЕДАТОЧНЫХ ФУНКЦИЙ

$\bar{K}_{UV}, \bar{K}_{UI}, K_{UU(UI)}(\omega), K_{UU(UI)} f_{UU(UI)}, V_{UU(UI)}, f_{H(B)}, \Delta f_{UU(UI)}$

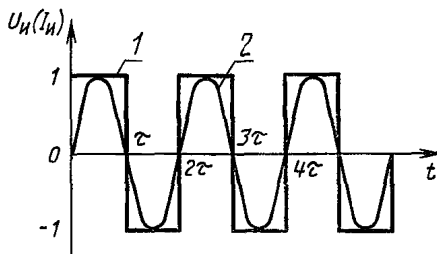
1. Аппаратура. Измерения следует проводить на установке, схема которой приведена на черт. 1.



1—частотомер; 2—генератор импульсов возбуждения; 3—усилитель напряжения; 4—усилитель тока; 5—приемник; 6—осциллограф; 7—проверяемый ПЭП; 8—акустическая нагрузка

Черт. 1

Генератор импульсов возбуждения должен обеспечить возбуждение ПЭП импульсом напряжения амплитудой не менее $6 f^{-1}$ и не более $600 f^{-1} B$ (f — частота максимума спектра, МГц) и иметь следующие параметры: форма импульсов возбуждения — последовательность прямоугольных или синусоидальных импульсов тока или напряжения чередующейся полярности (см. черт. 2); длительность импульса τ — в пределах от $1/(2f_1)$ до $1/(2f_2)$, мкс (f_1, f_2 — нижняя и верхняя границы рабочей области частот ПЭП, МГц); количество импульсов в последовательности от 2 до 15. Генератор должен иметь выход напряжения U_k пропорциональный амплитуде напряжения U_n и тока I_n возбуждения ПЭП ($U_k = K_1 U_n, U_k = K_2 I_n$); коэффициенты пропорциональности $K_{1(2)}$ должны быть определены с погрешностью не более 0,3 дБ.



1—последовательность прямоугольных импульсов; 2—последовательность синусоидальных импульсов; t —текущее время

Черт. 2

Усилитель тока должен иметь входное сопротивление для сигналов амплитудой 1—2 В не более $0,11-0,2 Z_{п.э}(\omega)$; для сигналов более 2 В — не менее 10 кОм, где $Z_{п.э}(\omega)$ — электрическое сопротивление ПЭП в рабочей области частот, Ом.

Усилитель напряжения должен иметь входное сопротивление не менее $20 Z_{п.э}(\omega)$ и быть устойчивым к кратковременным перегрузкам импульсом возбуждения ПЭП.

Приемник совместно с усилителем напряжения (или тока) должен обеспечить прием эхо-импульсов в диапазоне частот 0,16—30,0 МГц, иметь чувствительность не хуже 1 мВ, регулировку усиления 0—60 дБ, временное селективное эхо-импульса с регулируемым интервалом пропускания 1—100 мкс, преобразование эхо-сигнала по закону $k=k_0 \omega$ и выделение амплитуды спектральной составляющей на частоте Ω (где K_0 — положительное число; ω — текущая частота спектра; Ω — несущая частота; $\Omega = 1/(2\pi\tau)$).

Установка должна иметь неравномерность АЧХ в рабочей области частот ПЭП не более 0,5 дБ; погрешность определения отношения амплитуд спектральных составляющих импульса возбуждения и эхо-импульса на несущей частоте не более 0,5 дБ.

Примечание. Неравномерность АЧХ установки проверяется при включении в положение 3—1 и равна наибольшей разности амплитуд сигналов, измеренных на выходе приемника при изменении τ от $1/(2f_1)$ до $1/(2f_2)$. АЧХ установки является зависимость от несущей частоты модуля произведения спектра импульса возбуждения на передаточные функции усилителя напряжения (тока) и приемника. Номинальные значения форм модулей спектров импульсов возбуждения $S_{п}$ должны соответствовать черт. 3.

Номинальная форма АЧХ системы усилитель напряжения (тока) — приемник должны соответствовать выражению $k=k_0\omega$. Главный максимум спектра $|S_{п}| \omega$ (см. черт. 3) должен находиться на несущей частоте ($x=1$).

Подготовка и проведение измерений. Устанавливают переключатели S_1, S_2, S_3 в положение 3—1 (см. черт. 1). Выбирают акустическую нагрузку и устанавливают на ней ПЭП, как указано в пп. 2.1.2. Изменяя регулировками генератора несущую частоту Ω , добиваются максимального значения эхо-сигнала. Устанавливают длительность и положение строба селектора такими, чтобы на выход приемника поступал только эхо-импульс.

Переключатель S_3 (см. черт. 1) устанавливают в положение 3—2 (выход приемника).

Устанавливают m различных значений несущих частот $\Omega_i (i=1, 2, 3, \dots, m)$ в рабочей области частот ПЭП и на каждой частоте Ω измеряют значения эхо-сигналов при включении S_2 в положения 3—1, 3—2 и напряжение при установке S_1 в положение 3—2.

Вычисляют значения функций $K_{UU}^i(UI)$ в дБ по формулам:

$$K_{UU}^i = B_{пU}^i - B_{кU}^i + 20 \lg k_U ; \quad (1)$$

$$K_{UI}^i = B_{пU}^i - B_{кU}^i + 20 \lg k_{yI} k_U ; \quad (2)$$

$$K_{UI}^i = B_{пI}^i - B_{кI}^i + 20 \lg (k_I / k_{yI}) ; \quad (3)$$

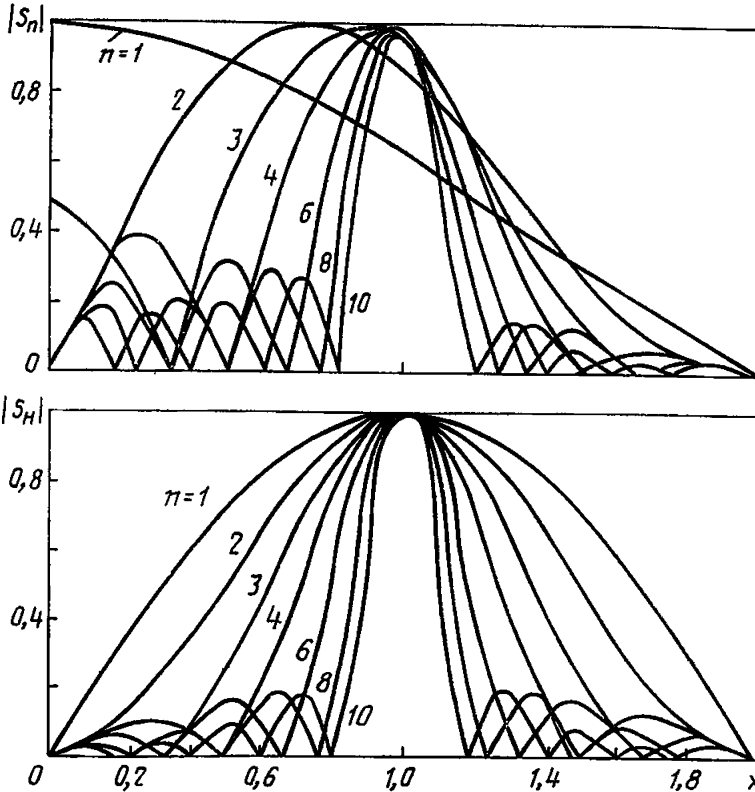
$$K_{UI}^i = B_{пU}^i - B_{кU}^i + 20 \lg k_I \quad (4)$$

где $B_{пU}^i, B_{кU}^i$ — амплитуды напряжения эхо-сигнала и напряжения на частоте Ω , измеренные при использовании генератора импульсов напряжения, дБ;
 $B_{пI}^i, B_{кI}^i$ — амплитуды напряжения эхо-сигнала и напряжения на частоте Ω , измеренные при использовании генератора импульсов тока, дБ;

k_U, k_I — коэффициенты пропорциональности В/В, В/А;

k_{yI} — коэффициент передачи системы усилитель тока—приемник, В/А.

Если при измерении $K_{UU(UI)}^i$ использовали генератор импульсов напряжения, то формулы (3), (4) не вычисляют, а если генератор импульсов тока — не вычисляют формулы (1), (2).



$|S_n|$ — нормированное значение модуля спектра импульса возбуждения; $|S_H| = |S_n| \omega$; $x = \omega\tau/\pi$; ω — текущая частота; n — число импульсов длительностью τ

Черт. 3

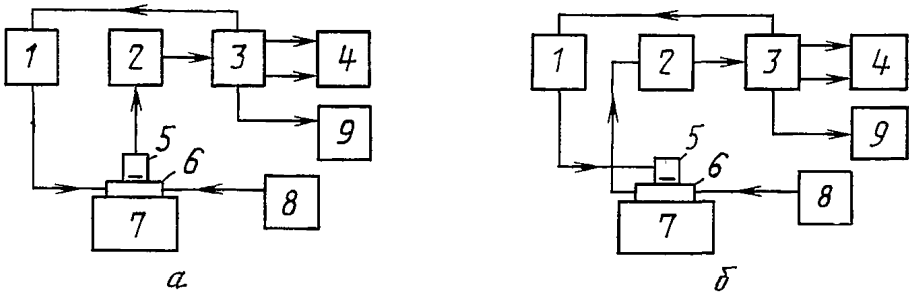
Амплитудно-частотными характеристиками $K_{UU}(\omega)$, $K_{UI}(\omega)$ являются соответственно зависимости K_{UU}^i , K_{UI}^i от частоты Ω , полученные согласно выражениям (1) — (4).

Значения $f_{UU(UI)}^i$, $\Delta f_{UU(UI)}^i$, $f_{H(B)}^i$ определяют по известным зависимостям $K_{UU}(\omega)$, $K_{UI}(\omega)$ как указано в пп. 2.3.2.5.

МЕТОД ИЗМЕРЕНИЯ ЧАСТОТЫ МАКСИМУМА ПРЕОБРАЗОВАНИЯ $f_{U\sigma(\sigma U)}$, ПОЛОСЫ ПРОПУСКАНИЯ $\Delta f_{U\sigma(\sigma U)}$ И НЕРАВНОМЕРНОСТИ АЧХ $B_{U\sigma(\sigma U)}$

1. Аппаратура

Измерение параметров $f_{\sigma U}$, $\Delta f_{\sigma U}$, $B_{\sigma U}$ следует проводить на установке, схема которой приведена на черт. 1а; параметров $f_{U\sigma}$, $\Delta f_{U\sigma}$, $B_{U\sigma}$ — на установке черт. 1б.



1—усилитель мощности; 2—усилитель напряжения (черт. 1а), усилитель тока (черт. 1б); 3—измеритель АЧХ; 4—графопостроитель; 5—проверяемый ПЭП; 6—диэлектрический преобразователь; 7—акустическая нагрузка; 8—источник напряжения; 9—частотомер

Черт. 1

Усилитель мощности должен усилить синусоидальный сигнал, поступающий от генератора качающейся частоты измерителя АЧХ в диапазоне 0,16—6,0 МГц и обеспечить возбуждение проверяемого ПЭП напряжением 5—60 В; диэлектрического преобразователя 30—300 В. Усилитель напряжения должен иметь входное сопротивление не менее 50 кОм, усилитель тока — не более 0,1 $Z_{дэ}$ ($Z_{дэ}$ — электрическое сопротивление диэлектрического преобразователя в рабочей области частот ПЭП); коэффициент усиления — не менее 400.

Суммарная неравномерность АЧХ усилителя мощности и усилителя напряжения (тока) в рабочей области частот ПЭП должна быть не более 1 дБ.

Диэлектрический преобразователь должен соответствовать черт. 2.

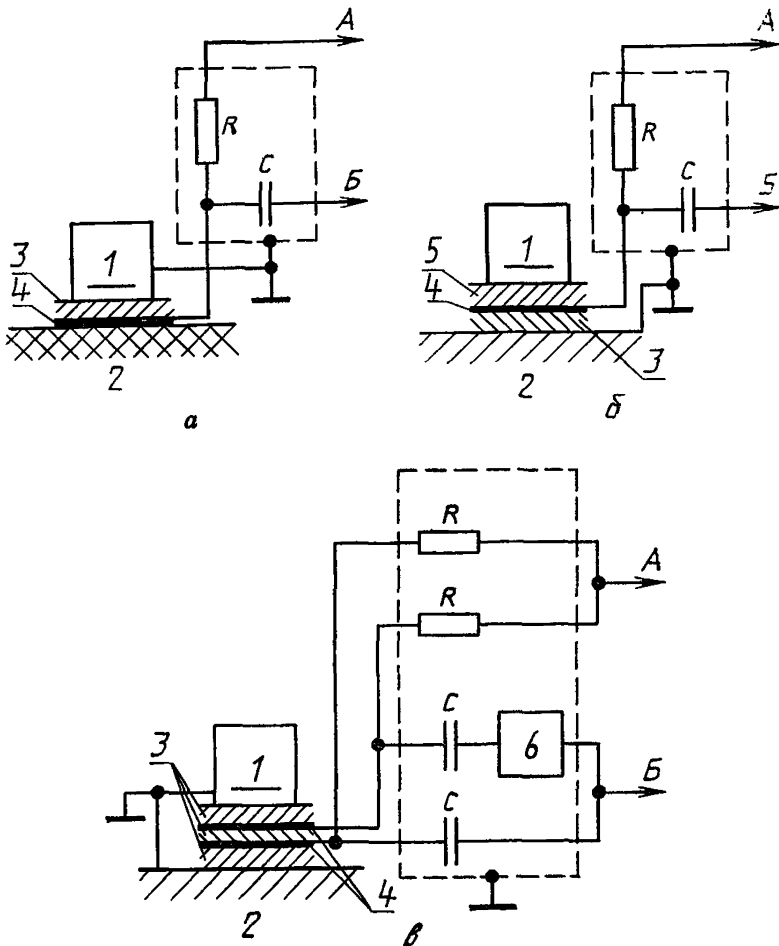
Источник напряжения должен иметь плавную регулировку выходного напряжения от 0 до 500 В. Измеритель АЧХ, частотомер, графопостроитель и акустические нагрузки должны соответствовать п. 2.4.1.

2. Подготовка и выполнение измерений

2.1. Собирают диэлектрический преобразователь по черт. 2а, когда материал акустической нагрузки — органическое стекло, и по черт. 2б или черт. 2в — когда сталь или алюминиевый сплав. Подключают вывод А к источнику напряжения, вывод Б — к усилителю мощности или усилителю тока. Рабочую поверхность акустической нагрузки и внутренний диэлектрический слой преобразователя на черт. 2в смазывают тонким слоем масла (трансформаторного, конденса-

торного, веретенного). Тщательно разглаживая, укладывают остальные слои. Не допускается в слоях наличие морщин, изломов, вмятин. Если рабочая поверхность ПЭП нетокопроводящая, то ее следует также смазать маслом и притереть к ней слой алюминиевой фольги. Допускается вместо слоев алюминиевой фольги металлизировать поверхности акустической нагрузки и использовать лавсановую пленку с односторонней металлизацией толщиной 3—5 мкм.

Схемы диэлектрических преобразователей



1—проверяемый ПЭП; 2—акустическая нагрузка; 3—конденсаторная бумага СКОН—ОВН толщиной 4—15 мкм или целлофановая пленка толщиной не более 22 мкм; 4—алюминиевая фольга толщиной 5—12 мкм; 5—лавсановая пленка ПЭТФ толщиной 10—15 мкм; 6—фазоинвертор; R—резистор МЛТ-0,25—1 МОм; C—конденсатор К73—400В—0,1 мкФ.

Черт. 2

2.2. Определяют для каждого типа используемых диэлектрических пленок значение напряжения поляризации. С этой целью увеличивают напряжение поляризации до появления мелких электрических пробоев пленки, которые наблю-

даются в виде всплесков на экране измерителя АЧХ. За напряжение поляризации принимают максимальное напряжение, при котором не появляются мелкие электрические пробои. Для дальнейшей работы заменяют диэлектрические пленки на новые.

2.3. Определяют тщательность выполнения экранировки цепей. Для этого измеряют наибольшие значения изображения кривой на экране измерителя АЧХ при включенном и выключенном напряжении поляризации. При выключенном напряжении поляризации наибольшее значение сигнала должно уменьшиться не менее, чем на 20 дБ.

2.4. Устанавливают регулировками измерителя АЧХ диапазон частот, равный рабочей области частот ПЭП. Устанавливают проверяемый ПЭП на систему слоев и обеспечивают его прижатие к акустической нагрузке с диапазоном 100—500 кПа. Регулировками источника напряжения плавно устанавливают напряжение поляризации.

2.5. График изображения кривой на экране измерителя АЧХ является амплитудно-частотной характеристикой $AЧХ_{\sigma U}$ и $AЧХ_{U\sigma}$ при измерении по схеме черт. 1а и черт. 1б, соответственно. Значения $f_{\sigma U}(U_{\sigma})$, $\Delta f_{\sigma U}(U_{\sigma})$, $B_{\sigma U}(U_{\sigma})$ могут быть определены по экрану измерителя АЧХ или по графику, записанному графопостроителем.

ПРИЛОЖЕНИЕ 6

Рекомендуемое

МЕТОДИКА ИЗМЕРЕНИЯ МАСШТАБА ЗАПИСИ

Измерение масштаба записи координаты отражателя в режиме автоматического перемещения проводят с использованием многоэлементного отражателя (МО). МО представляет собой устройство, содержащее несколько ненаправленных сферических или нитевидных отражателей, предназначенных для измерения в иммерсионном варианте или в виде цилиндрических отверстий в нагрузках для измерений в контактном варианте.

При установке МО на место одиночного отражателя должны быть выполнены следующие условия:

центр одного из ненаправленных отражателей МО (основного) должен совпадать с центром отражателя, используемого для измерения диаграммы направленности, остальные отражатели МО (дополнительные) должны быть расположены таким образом, чтобы углы между лучами, соединяющими центры дополнительных ненаправленных отражателей с осью поворота МО, были равны углам настройки масштаба записи;

центры ненаправленных отражателей в МО, используемого в контактном варианте записи, должны находиться в плоскости, параллельной рабочей поверхности А, и располагаться симметрично относительно линии, перпендикулярной к поверхности А и проходящей через центр основного отражателя (см. черт. 1—3). Вид ненаправленного сферического отражателя приведен на черт. 4.

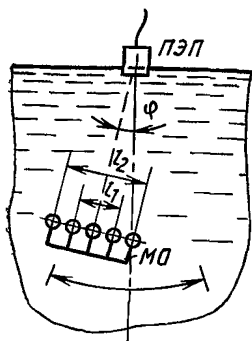
При измерении масштаба записи в автоматическом режиме проводят запись огибающей эхо-импульсов от ненаправленных отражателей на диаграммной бумаге графопостроителя (черт. 5).

Измеряют на графике расстояние между экстремумами. Расчет масштаба записи проводят по формуле

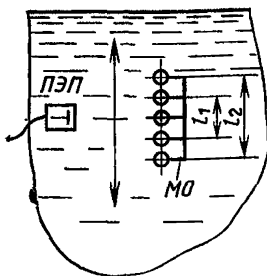
$$m = \frac{L_i}{\varphi}, \quad i = 1, 2, 3, \dots, \quad (1)$$

где L_i — расстояние между экстремумами;
 φ — угловое или линейное расстояние между соответствующими ненаправленными отражателями.

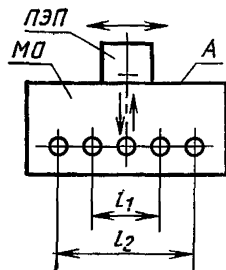
Схема взаимного перемещения ПЭП и многоэлементного отражателя



Черт. 1



Черт. 2



Черт. 3

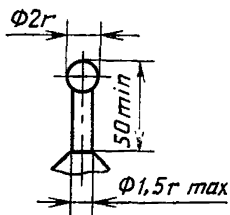
Погрешность измерения масштаба записи S_m в процентах рассчитывают по формуле

$$S_m = 100 \left(\frac{\Delta L_i}{L_i} + \frac{\Delta \varphi}{\varphi} \right), \quad (2)$$

где ΔL_i — абсолютная погрешность определения L_i по графику на диаграммной бумаге;

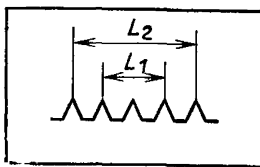
$\Delta \varphi$ — отклонение углового или линейного положения ненаправленного отражателя от принятого в расчете (φ).

Сферический отражатель



Черт. 4

Изображение огибающей эхо-импульсов



Черт. 5

Для уменьшения ΔL_i рекомендуется использовать ПЭП с малой шириной диаграммы направленности.

СОДЕРЖАНИЕ

| | |
|--|----|
| 1. Общие указания | 1 |
| 2. Методы измерений | 2 |
| 2.1. Метод измерения импульсного коэффициента преобразования K_{UU}^n , мгновенных значений эхо-импульса $\tilde{U}_{f_v}^{+(-)}$, временных интервалов эхо-импульса $\tilde{t}^{+(-)}$, длительности эхо-импульса $\tilde{t}_{\max(N)}$, эффективной частоты эхо-импульса $f_{\text{э}}$ | 3 |
| 2.2. Метод измерения мгновенных значений импульсной характеристики $U_f^{+(-)}$, длительности импульсной характеристики $t_{\max(N)}$, временных интервалов импульсной характеристики $t_f^{+(-)}$ и импульсного коэффициента преобразования K_{UI}^n | 7 |
| 2.3. Метод измерения амплитудно-частотной характеристики $K_{UU(UI)}(\omega)$, частоты максимума преобразования $f_{UU(UI)}$, полосы пропускания $\Delta f_{UU(UI)}$, граничных частот пропускания f_n, f_v , неравномерности амплитудно-частотной характеристики $B_{UU(UI)}$ и коэффициента преобразования $K_{UU(UI)}$ | 9 |
| 2.4. Метод измерения электрического сопротивления ПЭП $Z_{п.э}^{н(с)}$ (ω), $Z_{п.э}^{р.н}$, $Z_{п.э}^{а.н}$ | 12 |
| 2.5. Метод измерения коэффициента преобразования $K_{\sigma U(U\sigma)}$, частоты максимума преобразования $f_{\sigma U(U\sigma)}$, полосы пропускания $\Delta f_{\sigma U(U\sigma)}$, неравномерности амплитудно-частотной характеристики $B_{\sigma U(U\sigma)}$... | 15 |
| 2.6. Метод измерения времени распространения звука в призме $\tau_{\text{пр}}$ | 19 |
| 2.7. Метод измерения диаграммы направленности $P_{1(2)}$, углов ввода α, α' , ширины диаграммы направленности $\Theta_{1(2)}$, уровня боковых лепестков N_{Θ} иммерсионных ПЭП | 21 |
| 2.8. Метод измерения диаграммы направленности $P_{1(2)}$, углов ввода α, α' , ширины диаграммы направленности $\Theta_{1(2)}$, отклонения точки ввода Δl , уровня боковых лепестков N_{Θ} контактных и контактно-иммерсионных ПЭП | 24 |
| 2.9. Метод измерения фокусного расстояния F и протяженности фокальной плоскости $\chi_{1(2,3)}$ | 29 |
| 2.10. Метод измерения АРД-диаграммы, функции эхо-сигнала от дефекта, уровня эхо-сигнала от дефекта и функции эхо-сигнала от дна | 31 |
| 2.11. Метод измерения функции шума, длительности шумов, уровня шумов $A_{\Delta\tau}$ и A_{τ} | 35 |
| 2.12. Метод измерения отношения сигнал/шум | 38 |
| 2.13. Метод измерения функций влияния шероховатости $\Phi_{\text{ш}}$ и кривизны $\Phi_{\text{к}}$ | 39 |
| 2.14. Метод измерения функции влияния акустического контакта $\Phi_{\text{а}}$ | 40 |
| 3. Нормы точности измерений | 43 |
| 4. Оформление результатов измерений | 46 |
| 5. Требования к квалификации операторов | 46 |
| 6. Требования безопасности | 47 |
| Приложение 1 | 48 |
| Приложение 2 | 52 |
| Приложение 3 | 53 |
| Приложение 4 | 54 |
| Приложение 5 | 57 |
| Приложение 6 | 59 |

Редактор *В. П. Огурцов*
Технический редактор *Н. В. Белякова*
Корректор *В. Ф. Малюгина*

Сдано в наб. 18.10.85 Подп. в печ. 02.04.86 4,0 усл. п. л. 4,25 усл. кр.-отт. 4,18 уч.-изд. л.
Тир. 16.000 Цена 20 коп.

Ордена «Знак Почета» Издательство стандартов, 123840, Москва, ГСП,
Новопресненский пер., 3.
Калужская типография стандартов, ул. Московская, 256. Зак. 2879