

ГОСУДАРСТВЕННЫЙ СТАНДАРТ СОЮЗА ССР

ГОСУДАРСТВЕННАЯ СИСТЕМА ОБЕСПЕЧЕНИЯ ЕДИНСТВА ИЗМЕРЕНИЙ

КОМПЕНСАТОРЫ ПЕРЕМЕННОГО ТОКА

МЕТОДЫ И СРЕДСТВА ПОВЕРКИ

FOCT 8.333-78

Издание официальное

ГОСУДАРСТВЕННЫЙ КОМИТЕТ СССР
ПО СТАНДАРТАМ
МОСКВЗ

РАЗРАБОТАН Государственным комитетом СССР по стандартам ИСПОЛНИТЕЛИ

В. В. Копшин, Г. Ю. Ростроса

ВНЕСЕН Государственным комитетом СССР по стандартам

Член Госстандарта В. И. Кипарсико

УТВЕРЖДЕН И ВВЕДЕН В ДЕЙСТВИЕ Постановлением Государственного комитета СССР по стандартам от 18 декабря 1978 г. № 3349

Сдано в набор 09.01 79 Поди. в печ. 02.04.79 1,0 п. д. 1,14 уч. -нзд. л Тир. 1830) Цена 5 ков.

ГОСУДАРСТВЕННЫЙ СТАНДАРТ СОЮЗА ССР

Государственная система обеспечения единства измерений

КОМПЕНСАТОРЫ ПЕРЕМЕННОГО ТОКА

Методы и средства поверки

State system for ensuring the uniformity of measurements 190-56 a части поверки Alternating current compensators. Methods and means for verification

FOCT 8.333-78

Взамен Инструкции прямоугольно-координатных компенсаторов

Постановлением Государственного комитета СССР по стандартам от 18 декабря 1978 г. № 3349 срок введения установлен

c 01.01.1980 r.

в части поверки компенсаторов класса точности 0,1/0,04 по п. 4.5.2

c 01.01.1983 r.

1 is a minerceller

Настоящий стандарт распространяется на прямоугольно-координатные компенсаторы переменного тока (далее - компенсаторы), выпускаемые по ГОСТ 11921-78, кроме класса точности 0,05/0,02, и устанавливает методы и средства их первичной и периодической поверок.

1. ОПЕРАЦИИ И СРЕДСТВА ПОВЕРКИ

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

Таблица Наименование Помер пункта Средства повержи и их нормативнооперации стандарта технические характористика Внешний осмотр 4.1 Опробование 4.2 Ниэкочастотный измерительный гемератор сигналов по ГОСТ 10501-74; усилитель мощности с днапазоном частот 40 Гц-10 кГц мощностью 50 B · A: измеритель нелинейных искажений с основной относительной погрешностью 5% и днапазоном частот 40 Гц-10 κΓα; электронный частотомер по ГОСТ 7590-78:

Издание официальное

Перепечатка воспрещена

Наимежование оперании	Номер пункта стандарта	Средства поверки и их мормагивно- технические характеристики
		цифровой частотомер-хронометр по ГОСТ 22335—77;
		магазин сопротняления переменно- го тока класса точности 0,05 по ГОСТ 7003—74; магазин взаимной индуктивности класса точности 0,2 по ГОСТ 20798—75 трансформатор тока классов точ- ности 0,02; 0,05 или 0,1 по ГОСТ 9032—69
Определение электри- ческой прочности и со- противления изоляции	4.3	Упиверсальная пробойная установ ка типа УПУ-1М с диапазоном ре- гулируемого напряжения 0—10 кВ.
		мегаомметр класса точности 1,5 но- минальным напряжением 500 В по ГОСТ 8038—60
Проверка чувствитель- вости нуль-индикатора	4.4	Низкочастотими измерительный ге- ператор сигналов по п. 4.2
Определение основной погрешности компенса- тора на переменном токе	4.5	-
Определение основной погрешности синфазной измерительной цепи	4.5.1	Катущин электрического сопротив ления типа КСИБ класса точности 0,02 по ГОСТ 6864—69;
		средства поверки по п. 4.2, крома магазина взаимной индуктивности
Определение основной погрешности квадратур- ной измерительной цепи	4.5.2	Мера взаимной индуктивности классов точности 0,05 или 0,1 по ГОСТ 20798—75;
		средства поверки по п. 4.2;
		натушки электрического сопротив- ления по п. 4.5.1
Определение основной погрешности компенса- тора при работе с де- лителем напряжения	4.5.3	Электронный вольтметр класса точности 0,5 по ГОСТ 9781—78; вольтметр класса точности 0,5 по ГОСТ 8711—78; трансформатор напряжения класса точности 0,5 по ГОСТ 9032—69, фазорегулятор ФР-52Р номинальным напряжением 220/380 В и диапазоном регулирования 0—120°; автотрансформаторы типа ЛАТР-1М с пределами регулирования 0—250 В, допускаемым током

Продолжение таба. 1

Наименование	Номер пункта	Средства поверки и их нормативио-
операции	станаарта	технические характеристики
Поверка компенсатора на постоянном токе	4.6	частотомеры, магазны сопротив- ления и трансформаторы тока по п. 4.2; жатушки электрического сопротив- ления по п. 4.5.1 Потенциометрическая установка с основной когрешностью 0,005% и верхним пределом измерения напря- жения 1000 В

 Пределы допускаемых погрешностей образцовых мер сопротивления и взаимной индуктивности должны удовлетворять требованиям табл. 2.

Таблица 2 Технические характеристики Пределы допускаемых погрешностей. поверяемого компенсатора сораздовых мер Постоянная времени образвзаниной индуктивности повых мер ениза витодпор сопротивления, Kasec Нормальный диаотпосительная на постоянном не более, фазовая точности палон частот, Гц погрешность TORE, 56 MKC погрешность. взаимное ин-X10 -4 paz дуктивности, % 0,1/0,04 40 - 600.023 0.020.5 0.25/0.1 40 - 2000,05 5 0.050.1 0,5(0,2 40 - 1000 o_{I}, o o_l 0.05 1,0 40-4000 0.10 20 0.10 1.0/0.40.050.50 0.50 0.05 1.5/0.6 40-10000 0.05 40-10000 0.500.50 2,5/1,0

Примечания:

 Электрическую прочность и сопротивление изоляции определяют только при выпуске компенсаторов из производства и после ремонта.

 Если поверку проводят при помощи поверочной установки, то погрешность измерения не должна превышать 1/2 предела допускаемой основной погрешности поверяемого компенсатора.

 Средства поверки должны иметь действующие документы о поверке или аттестации.

 Допускается применять средства поверки, не указанные в табл. 1, аттестованные в органах государственной метрологической службы и удовлетворяющие по точности требованиям настоящего стандарта.

2. УСЛОВИЯ ПОВЕРКИ И ПОДГОТОВКА К НЕЙ

- При проведении поверки необходимо соблюдать условия по ГОСТ 11921—78.
- 2.1.1. Все соединения между отдельными приборами следует выполнять экранированными биффилированными проводами.
- Компенсатор перед поверкой должен находиться в условиях, указанных в ГОСТ 11921—78, не менее 8 ч.

3. ТРЕБОВАНИЯ БЕЗОПАСНОСТИ

3.1. При поверке компенсаторов должны быть соблюдены требования безопасности по ГОСТ 22261—76, ГОСТ 12.2.007.0—75, «Правила технической эксплуатации электроустановок потребителей и Правила техники безопасности при эксплуатации электроустановок потребителей», утвержденные Госэнергонадзором.

4. ПРОВЕДЕНИЕ ПОВЕРКИ

4.1. Внешний осмотр

При внешнем осмотре должно быть установлено соответствие компенсатора требованиям ГОСТ 11921—78 и нормативно-технической документации на компенсатор конкретного типа в части внешнего вида, комплектности и маркировки.

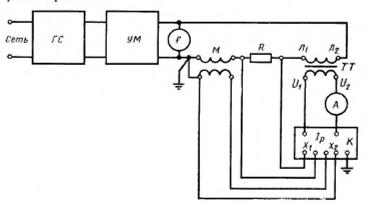
4.2. Опробование

4.2.1. При опробовании компенсатора устанавливают отсутствие дефектов в переключателях, кнопочных устройствах, подвижной системе указателя нуль-индикатора, отсутствие обрывов, ненадежных контактов и неправильных соединений в электрической цепи компенсатора, а также проверяют плавность хода реохордов.

Компенсатор должен быть подготовлен к работе в соответствии с нормативно-технической документацией на компенсатор

конкретного типа.

 4.2.3. При опробовании компенсатора применяют схему, указанную на черт. 1.



FC-низко-пастотный измерительный генератор сигиалов; VM-усилитель мощности; f-vастотомер, K-компенсатор; R-нагазии совротивлений; M-магазии вызимной индуктивности; TT-транеформатор тока; A-выпериетр.

- 4.2.4. Опробование проводят на всех диапазонах измерений в такой последовательности. Все переключатели предварительно прожручивают несколько раз, штепсели проворачивают в гнездах, кнопки нажимают несколько раз, после чего компенсатор включают, устанавливают по амперметру значение рабочего тока и проверяют работу синфазной и квадратурной измерительных цепей компенсатора в соответствии с правилами работы на нем.
- 4.3. Определение электрической прочности и сопротивления изоляции
- 4.3.1. Электрическую прочность изоляции определяют по ГОСТ 22261—76. Она должна соответствовать требованиям указанного стандарта.
- 4.3.2. Электрическое сопротивление изоляции определяют по ГОСТ 22261—76. Оно должно соответствовать требованиям ГОСТ 11921—78.
- 4.4. Проверка чувствительности нуль-индикатора

При определении чувствительности на нулевых отметках каждого диапазона измерений закорачивают зажимы компенсатора, устанавливают по амперметру значение рабочего тока и уравновешивают указатель нуль-индикатора. Затем изменяют положения отсчетных устройств компенсатора на значения, соответствующие половине допускаемой основной погрешности компенсатора, и отмечают изменение показаний указателя нуль-индикатора.

Полученное изменение показаний должно быть не менее значений, установленных ГОСТ 11921—78.

4.5. Определение основной погрешности компенсатора на переменном токе

Основную погрешность компенсатора на переменном токе определяют методом прямого измерения поверяемым компенсатором напряжений, воспроизводимых на образцовых мерах сопротивления и взаимной индуктивности на всех числовых отметках отсчетных устройств.

Многодиапазонные компенсаторы, имеющие разные классы точности на разных диапазонах измерения и при разных частотах, поверяют на всех числовых отметках на диапазоне и при частоте, имеющих наивысший класс точности, в одном из четырех квадрантов координатной плоскости. Поверку на остальных диапазонах измерений и частотах проводят на двух числовых отметках отчетных устройств, имеющих наибольшую погрешность (положительную и отрицательную) по результатам поверки на первом диапазоне измерения и частоте. Если погрешность имеет один знак, то находят два показания с наибольшей и наименьшей погрешностями.

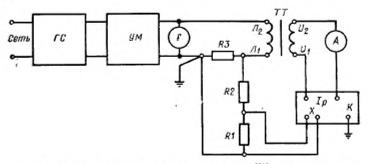
Примечания:

1. Компенсаторы с дискретными уравновещивающими устройствами допускается поверять на всех числовых отметках каждой декады раздельно.

2. В трех других квадрантах координатной плоскости поверка аналогична

поверке многодиапазонных компенсаторов.

- 3. Допускается определять основную погрешность не по всем измеряемым параметрам, диапазонам измерений и частотам по ГОСТ 8.002-71, разд. 3.
- Определение основной погрешности синфазной измерительной цепи компенсатора проводят по схеме, указанной на черт. 2.



ГС-низкочастотики измерительный генератор сигналов; УМ-усилитель мощности; 1—частотомер: R1, R2, R3—образающие меры (магазины) сопротивления; ТТ—трансформатор тока; А—ампериетр; К—поверяемый компенсатор.

Черт. 2

4.5.1.1. Номинальные значения образцовых мер сопротивления вычисляют по формулам:

$$R_{180N} + R_{280M} - R_{3800M} = a100;$$
 (1)

$$R_{1\text{now}} = \frac{U_{xN}}{I_p} \cdot \frac{a \cdot 100}{K_{1\text{now}}} R_{3\text{now}}$$
(2)

при условии, что

$$\frac{R_{1\text{mon}} \cdot R_{2\text{mon}}}{R_{1\text{mon}} + R_{2\text{mon}}} \leqslant 100, \tag{3}$$

где U им -- проверяемое показание по отсчетному устройству синфазной измерительной цепи, В; $R_{1 \text{ ном}}, R_{2 \text{ ном}}, R_{3 \text{ ном}}$ — номинальные значения образцовых мер сопротивления, Ом;

К тяом — номинальное значение коэффициента трансформатора гока;

 а — любое целое положительное число, умноженное на 1 Ом;

J_D -- номинальное значение рабочего тока, А.

Примечания:

 Меры и магазины сопротивления необходимо подбирать с таким расчетом, чтобы мощность рассеяния на них при прохождении рабочего тока не превышала минимальной мощности.

2. Общее сопротивление проводов $R_{\rm np}$, соединяющих образиовые меры сопротивления (см. черт. 2), должно удовлетворять условию $R_{\rm np} < 0.003$ -В $(R_{\rm 1894} +$

 $+R_{200M}$), где B — число, обозначающее класс точности компенсатора.

4.5.1.2. При определении погрешности устанавливают вычисленные значения сопротивлений R_{1 ном}, R_{2 ном}, R_{3 ном}, соответствующие проверяемой числовой отметке. По амперметру устанавливают значение рабочего тока и уравновешивают указатель нуль-индикатора вращением ручек отсчетных устройств синфазной и квадратурной измерительных цепей.

 4.5.1.3. Основную относительную погрешность компенсирующего напряжения у_x синфазной измерительной цепи компенсатора

в процентах вычисляют по формуле

$$\gamma_{x} = \left(\frac{U_{x}}{I_{p} \cdot K_{T_{nom}}} \cdot \frac{R_{100m} + R_{200m} + R_{300m}}{R_{100m} \cdot R_{300m}} - 1\right) 100, \tag{4}$$

где U_x — показание по отсчетному устройству синфазной измерительной цепи компенсатора, полученное при уравновещивании указателя нуль-индикатора, В.

Примечание. С учетом поправки к показанию образцовых средств измерений погрешность 7 г вычисляют по формуле (4), но вместо номинальных значений сопротивлений и коэффициента трансформации необходимо использовать их действительные значения.

4.5.1.4. Основная относительная погрешность компенсирующего напряжения синфазной измерительной цели компенсатора не должна превышать допускаемых значений относительной погрешности по ГОСТ 11921—78.

4.5.1.5. Основную абсолютную фазовую погрещность синфазной измерительной цепи компенсатора δ_x в радианах вычисляют

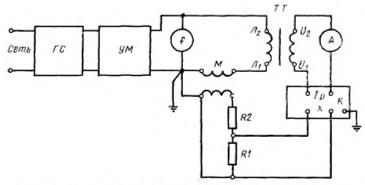
по формуле

$$\delta_x = \frac{U_y}{U_x} \tag{5}$$

где U_y — показание по отсчетному устройству квадратурной измерительной цепи компенсатора, В.

4.5.1.6. Основная абсолютная фазовая погрешность δ_x не должна превышать допускаемых значений абсолютной фазовой погрешности по ГОСТ 11921—78.

4.5.2. Определение основной погрешности квадратурной измерительной цепи компенсатора проводят по схеме, указанной на черт. 3.



ГС—нижемастотный имерительный генератор сигналов; 1РМ—усилитель мощности К-перерасмый компецеатор; М—образцовая мера нажиной индуктивности; R1, R2 образцовые меры (магазины) сопротивления; А—виперметр; ТТ—грансформатор тока; F—истотомер. Черт. 3

4.5.2.1. Номинальные значения образцовых мер сопротивлений вычисляют по формулам:

$$R_{180M} + R_{280M} + R_M = a100;$$
 (6)

$$R_{\text{1MOM}} = \frac{U_{yN}}{\omega_{\text{HOM}} \cdot I_{p} \cdot M_{\text{HOM}} \cdot K_{\tau_{\text{MOM}}}} (R_{\text{1MOM}} + R_{2\text{HOM}} + R_{\text{M}}); \tag{7}$$

$$R_{\rm M} < 0.02(R_{\rm 1 ho N} + R_{\rm 2 ho M}),$$
 (8)

гдс $R_{\rm M}$ — действительное значение сопротивления вторичной обмотки образцовой меры взаимной индуктивности с погрешностью не более 1%, Ом;

U_{вN} — проверяемое показание по отсчетному устройству квад-

ратурной цепи, В;

 ω_{ном} — номинальное значение угловой частоты рабочего тока, рад/с;

М ном — номинальное значение образцовой меры взаимной индуктивности, Г.

При этом должны быть выполнены условия по формуле (3).

4.5.2.2. При определении погрешности устанавливают вычисленные значения R_{1 мом} • R_{2 мом} и M_{ном} • соответствующие проверяемой числовой отметке. По амперметру устанавливают значение рабочего тока и уравновещивают указатель нуль-индикатора вращением ручек отсчетных устройств синфазной и квадратурной измерительных цепей.

4.5.2.3. Основную относительную погрешность компенсирующего напряжения у квадратурной измерительной цепи компенса-

тора в процентах вычисляют по формуле

$$\gamma_{y} = \left(\frac{U_{g}^{'}}{\omega_{\text{mom}} \cdot I_{\text{p}} \cdot M_{\text{mom}} \cdot K_{\text{TROM}}} \cdot \frac{R_{1\text{mom}} + R_{2\text{mom}} + R_{m}}{R_{1\text{mom}}} - 1\right) 100, \tag{9}$$

где U_y' — показание по отсчетному устройству квадратурной измерительной цепи, полученное при уравновешивании указателя нуль-индикатора, В.

Примечание. С учетом поправки к показанию образцовых средств измерений погрешность у, вычисляют по формуле (9), но вместо номинальных значений сопротивлений и взаимной индуктивности необходимо использовать их действительные значения

4.5.2.4. Основная относительная погрешность у, не должна превышать значений допускаемой относительной погрешности, установленной ГОСТ 11921—78.

4.5.2.5. Основную абсолютную фазовую погрешность б, квадратурной измерительной цепи компенсатора в радианах вычисляют по формуле

$$\delta_y = \frac{U_x'}{U_y} \,, \tag{10}$$

где U'_x — напряжение по отсчетному устройству синфазной цепи. В.

Примечание. С учетом поправки к показанию образновых средств измерений абсолютную погрешность квадратурной измерительной цепи компенсагора в радианах вычисляют по формуле

$$\delta_{y} = \frac{U_{x}^{\prime}}{U_{y}^{\prime}} - \delta_{LR} - \delta_{M}, \qquad (11)$$

где $\delta_{LR} = \frac{\omega_{\text{ном}} L_0}{R_{1*} + R_{2*} + R_{**}}$ — погрешность цепочки, образованной мерами сопротивления и вторичной обмоткой меры взаимной индуктивности по фазе, рад;

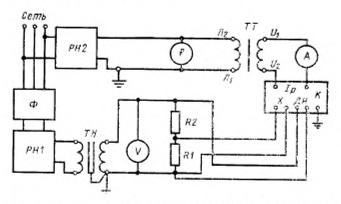
 R_{10} , R_{20} — действительные значения мер сопротивления RI и R2, OM;

L₀ — действительные значения индуктивности вторичной обмотки меры взаимной индуктивности с погрешностью не более 1%, Г;

4.5.2.6. Основная абсолютная фазовая погрешность г не должна превышать допускаемых значений абсолютной фазовой погрешности, установленных в ГОСТ 11921—78.

4.5.3. Основную погрешность компенсатора при работе с делителем напряжения определяют только на частоте 50 Гц по схе-

ме, указанной на черт. 4, при каждом номпнальном значении коэффициента деления делителя напряжения аналогично многодиапазонным компенсаторам.



 Φ -факорегультор; RH1, RH2-регуляторы напряжения; TH-трансформатор капряжения; V-акальности, RI, RI-офранцовые меры (магальны) сопротивления; TT- трансформатор тока; K-поверяемый компексатор; A-ампераетр; I-частотометр

Черт. 4

Прямечание. Трансформатор тока включают в цепь рабочего тока только при поверке компенсаторов, которые без трансформатора тока не используют Во всех остальных случаях трансформатор тока должен быть отключен и в формулах (2) и (4) $K_{\rm TRM}=1$.

4.5.3.1. Номинальное значение коэффициента деления делителя напряжения, образованного образцовыми мерами сопротивления R1 и R2, должно быть равно номинальному значению коэффициента деления делителя напряжения поверяемого компенсатора, которое вычисляют по формуле

$$K_{\text{HOM}} = \frac{R_{1\text{HOM}} + R_{2\text{HOM}}}{R_{1\text{HOM}}}.$$
 (12)

Примечание. Значение совротивления $R_{(\text{ком}}$ должно быть меньше V_2 значения полного входного сопротивления пуль-индикатора, но не более 200 Ом.

4.5.3.2. Основную погрешность компенсатора при работе с делителем напряжения определяют в последовательности, приведенной ниже.

Переключатель входных напряжений компенсатора устанавливают в положение, соответствующее значению проверяемого номинального коэффициента деления. На отсчетном устройстве синфазной измерительной цепи устанавливают проверяемое числовое значение, а на отсчетком устройстве квадратурной измерительной цепи — нулевое значение, при этом выключатель компенсатора «Вход» должен находиться в положении «Делитель напряжения». Регулятором напряжения РН2 устанавливают рабочий ток и при помощи фазорегулятора Ф и регулятора напряжения РН1 уравчовешивают указатель нуль-индикатора. Затем выключатель компенсатора «Вход» устанавливают в положение «Х» и вращением ручек устройств синфазной и квадратурной измерительных цепей повторно уравновешивают указатель нуль-индикатора,

4.5.3.3. Основную относительную погрешность компенсирующего напряжения компенсатора при работе с делителем напряжения

в процентах вычисляют по формуле

$$\gamma_{K} = \left(\frac{U_{XK}}{U_{XK}} - 1\right) 100, \quad (13)$$

где U_{xx} — проверяемое показание по отсчетному устройству синфазной измерительной цепи, В; U_{xx} — показание по отсчетному устройству синфазной из-

мерительной цепи, В.

Примечание. С учетом поправки к показанию образцовых средств измерений погрешность компексирующего напряжения компексатора вычисляют по формуле.

$$\gamma_{K} = \left(\frac{U_{XK}}{U_{XX}} \cdot \frac{K_{HOM}}{K_{0}} - 1\right)100, \quad (14)$$

где Ко — действительное значение коэффициента деления делителя напряжения, образованного мерами сопротивления R1 и R2.

4.5.3.4. Основную абсолютную фазовую погрешность компенсатора при работе с делителем напряжения в радианах вычисляют по формуле

$$\tilde{c}_{\mathbf{K}} = \frac{U_{\mathbf{y}_{\mathbf{K}}}}{U_{\mathbf{x}_{\mathbf{K}}}}$$
 (15)

где U_{yk} — показание по отсчетному устройству квадратурной измерительной цепи, В.

4.5.3.5. Основная относительная погрешность компенсирующего напряжения ук и основная абсолютная фазовая погрешность бк компенсатора не должны превышать значений допускаемых грешностей, установленных в ГОСТ 11921-78.

4.6. Поверка компенсатора на постоянном

токе

4.6.1. На постоянном токе могут быть поверены компенсаторы, конструкция которых допускает возможность такой поверки. Поверку проводят на потенциометрической установке.

4.6.2. Порядок выполнения операций при поверке компенсатора на постоянном токе указывают в нормативно-технической документации на компенсатор конкретного типа.

4.6.3. Поверку следует проводить при всех показаниях отсчетных устройств синфазной и квадратурной измерительных цепей, а также при вс_, значениях номинальных коэффициентов деления делителя напряжения компенсатора.

4.6.4. Относительную погрешность компенсирующего напряже-

ния компенсатора в процентах вычисляют по формуле

$$\gamma_n = \left(\frac{U_n}{U_0} - 1\right) 100, \tag{16}$$

где U_0 — действительное значение напряжения, измеренное на потенциометрической установке, B;

U_п — показание поверяемого компенсатора, В.

4.6.5. После поверки компенсатора на постоянном токе компенсатор поверяют на переменном токе аналогично поверке многодианазонных компенсаторов.

5. ОФОРМЛЕНИЕ РЕЗУЛЬТАТОВ ПОВЕРКИ

 5.1. Положительные результаты поверки должны быть оформлены;

записью в паспорте компенсатора, удостоверенной в порядке, установленном предприятием, и нанесением оттиска клейма предприятия на корпусе компенсатора — при первичной поверке.

выдачей свидстельства о поверке по форме, установленной Госстандартом, и нанесением оттиска поверительного жлейма на корпусе компенсатора — при периодической государственной поверке;

выдачей документа о поверке, составленного ведомственной метрологической службой — при ведомственной поверке.

5.2. Результаты поверки компенсатора записывают в протокол,

форма которого приведена в обязательном приложении 1.

Образец заполнения оборотной стороны свидетельства о по-

верке приведен в обязательном приложении 2.

 При проведении частичной поверки компенсаторов свидетельство о поверке выдают с указанием поддиапазона, на котором проводилает, поверка

проводилась поверка.

5.4. Компенсаторы, не удовлетворяющие требованиям настоящего стандарта, к выпуску в обращение и применению не допускают. Свидетельство о поверке аннулируют, клеймо предыдущей поверки гасят.

ПРИЛОЖЕНИЕ ! Обязательное

протокол

N ₂				Год в	ыпуска					
Класс точ	ности_									
Номеналы	ный рас	бочик	TOX				_ A			
Верхине п си	ределы ифазис	изме изме	рений:				_в			
la E	вадрату	рной	цепи_				_B			
,	елител:	нап	ряжен	тя			B			
Нормалы	масторе			_ Fu						
Предприя	тие маго	отови	тель _							
Прибор и	оинадля	тиже								
1. Чувсты отклонени 2 Сипфаз	ительно не указа	сть: iтеля	нуль-и	ндикат	ора					
- Chirquis	man na									
Измеряе-			Значение сопротивля			Показания, В		В	Погреши ость	
мие напря- жения, U _{VN} , В		тота Гц	Rinom			симфа ная нечь	1 H	252	отпосительная компенсирую- щего вапряже-	абсолютвы фазовов
	+	_	R ₁₀	R ₂₀	R ₃₀	U _X		y	ans.ps. 5	δ _χ , pag
*******	-						+	-		
3. Қа	адратуј	ная	нзмерн	гельная	я цепь:					
Намерие- мые изп-		3547	ёние сов вия, Ом	ротивле- і	Взаи: надук ност	ROHN - GRA	Показ	ания, В	Horpen	пость
п ² М. в Бажения	Ta f.fu	RING	R ₂₉₀	R _M	М		енифаз- ная и е пь И'х	квадрі турная цепь U		абсолютии филован б _у , рад
-	1		1	1	1			1	1	1

Crp. 14 FOCT 8.333-78

4. Делитель напряжения:

Коэффици- ент деле- ния	Входное	ходное Измерже-	Значение сопротивления, Ом		Показания, В		Погрешность	
K _{HOM}	на пряже- Ивг с Ивг с	жение <i>U</i> _{хд} , В	R _{1HoM}	R _{2HoM}	сивфаз- ная пепь <i>U</i> ,ск	квалра- турная пель Иуж	относытельная компенсырую- шего напря- жения у, ч	абсолютная фазовая о _к , рад
Заключен Поверку								
	.,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,	1						

ПРИЛОЖЕНИЕ 2 Обязательное

Образец заполнения оборотной стороны свидетельства о поверке компенсаторов

Показания компенсатора	Огносительная погрешность компенсирующего напряжения, «,	Абсолютная фазовая погрешность, рад		
1. Синфазная цепь	γ,	ð _x		
2. Квадратурная цепь	γ _y	δy		
3. Делитель напряже- ия	Ук	δ _R		
оверку проводил	(подлись) (Ф. и. о.)		