

УТВЕРЖДАЮ

Начальник ГПСИ СИ "Воентест"
32 ГИИИИ МО РФ



А.Ю. Кузин

" 05 "

2008 г.

Инструкция

Комплекс антенный измерительный
широкополосный ТМСА-50Д9

Методика поверки

Мытищи,
2008 г.

1 Введение.

1.1 Данная методика распространяется на комплекс антенный измерительный широкополосный ТМСА-50Д9 (далее – комплекс) и устанавливает порядок проведения их первичной и периодической поверки.

1.2 Межповерочный интервал – 2 года.

2 Операции поверки.

2.1 Поверку комплекса допускается проводить только при помощи поверенных средств измерений.

2.2 При поверке выполняют операции, представленные в таблице 1.

Таблица 1.

Наименование операции	Номер пункта Методики	Проведение операции при	
		первичной поверке	периодической поверке
1 Внешний осмотр	8.1	да	да
2 Опробование	8.2	да	да
3 Определение метрологических характеристик:		да	да
3.1 Определение погрешности определения частоты	8.3	да	да
3.2 Определение динамического диапазона стробоскопического преобразователя	8.4	да	нет
3.3 Определение энергетического потенциала комплекса в рабочем диапазоне частот	8.4	да	нет
3.4 Определение доверительных границ ($p=0,95$) случайной составляющей погрешности измерений амплитудного спектра сигнала	8.5	да	да
3.5 Определение погрешности измерений отношений уровней спектральных составляющих сигналов	8.6	да	да
3.6 Определение погрешности измерений КУ методом эталонной антенны	8.7	да	да
3.7 Определение погрешности измерений уровней диаграмм направленности	8.8	да	да
3.8 Определение погрешности измерений уровней поляризационных диаграмм	8.9	да	да

3 Средства поверки.

3.1 При проведении поверки используют средства измерений и вспомогательное оборудование, представленные в таблице 2.

Таблица 2.

Номер пункта методики поверки	Наименование эталонного средства измерений или вспомогательного средства поверки; номер документа, регламентирующего технические требования к средству; разряд по государственной поверочной схеме и (или) метрологические и основные технические характеристики
8.3	Генератор сигналов СВЧ SMR40 (диапазон частот от 10 МГц до 40 ГГц, выходная мощность до 0,1 Вт, нестабильность частоты 10^{-8})
8.6	Делитель напряжения ДН-1 из состава генератора испытательных импульсов И1-15 (диапазон частот от 0 до 7 ГГц, погрешность установки ослабления не более 0,3 дБ)

Номер пункта методики поверки	Наименование эталонного средства измерений или вспомогательного средства поверки; номер документа, регламентирующего технические требования к средству; разряд по государственной поверочной схеме и (или) метрологические и основные технические характеристики
8.6	Аттенюатор волноводный поляризационный ДЗ-32А (диапазон частот от 6,85 до 9,93 ГГц, ослабление от 0 до 70 дБ, КСВН не более 1,2)
8.6	Аттенюатор волноводный поляризационный ДЗ-33А (диапазон частот от 8,24 до 12,05 ГГц, ослабление от 0 до 70 дБ, КСВН не более 1,2)
8.6	Аттенюатор волноводный поляризационный ДЗ-34А (диапазон частот от 12,05 до 17,44 ГГц, ослабление от 0 до 70 дБ, КСВН не более 1,2)
8.6	Аттенюатор волноводный поляризационный ДЗ-35А (диапазон частот от 17,44 до 25,86 ГГц, ослабление от 0 до 70 дБ, КСВН не более 1,2)
8.6	Аттенюатор волноводный поляризационный ДЗ-36А (диапазон частот от 25,86 до 37,5 ГГц, ослабление от 0 до 70 дБ, КСВН не более 1,2)

3.2 Допускается использование других средств измерений и вспомогательного оборудования, имеющих метрологические и технические характеристики не хуже характеристик приборов, приведенных в таблице 2.

4 Требования к квалификации поверителей.

К проведению поверки комплекса допускается инженерно-технический персонал со среднетехническим или высшим радиотехническим образованием, имеющим опыт работы с СВЧ установками, ознакомленный с техническим описанием, руководством по эксплуатации и документацией по поверке и имеющие право на поверку.

5 Требования безопасности

5.1 К работе по поверке допускаются лица, изучившие требования безопасности по ГОСТ 22261, ГОСТ 12.2.091, ГОСТ 26104, инструкцию по правилам и мерам безопасности и прошедшие инструктаж на рабочем месте.

5.2 Запрещается проведение измерений при отсутствии или неисправности заземления аппаратуры, входящей в состав комплекса.

5.3 При проведении измерений необходимо руководствоваться "Временными санитарными правилами при работе с генераторами сантиметровых волн" № 273-58, "Правилами эксплуатации и безопасности обслуживания электроустановок промышленных предприятий" и "Инструкцией по защите личного состава от воздействия электромагнитных полей, создаваемых радиотехническими средствами" № 4/88.

6 Условия проведения поверки.

6.1 Поверку проводить при нормальных условиях (составляющая погрешности измерений любой из характеристик от действия совокупности влияющих величин не превышает 35 % допускаемой основной погрешности).

6.2 Используемые средства поверки должны обеспечивать работоспособность и измерение характеристик комплекса с заданными характеристиками погрешностей при следующих климатических условиях:

- температура окружающей среды 20±5 °С;
- относительная влажность воздуха от 45 до 65 %;
- атмосферное давление от 630 до 800 мм рт. ст.;

6.3 Электропитание средств поверки должно осуществляться от промышленной сети (220 ±11) В частотой (50 ±1) Гц.

7 Подготовка к поверке.

7.1 Проверить наличие средств поверки по п. 3, укомплектованность их документацией и необходимыми элементами соединений.

7.2 Используемые средства поверки разместить, заземлить и соединить в соответствии с требованиями технической документации.

7.3 Подготовку, соединение, включение и прогрев средств поверки, регистрацию показаний и другие работы по поверке произвести в соответствии с документацией на указанные средства.

8 Проведение поверки.

8.1 Внешний осмотр.

При внешнем осмотре должно быть установлено соответствие комплекса следующим требованиям:

- комплектность,
- отсутствие видимых механических повреждений антенны, влияющих на ее нормальную работу,
- чистота разъемов и клемм,
- состояние лакокрасочных покрытий и четкость маркировок,
- отсутствие отсоединившихся или слабо закрепленных элементов комплекса.

8.2 Опробование.

Проверить исправность и работоспособность всех составных частей комплекса.

Проверить исправность соединительных элементов, кабелей, возможность и удобство смены антенн.

Проверяют работоспособность СИ, используемых при поверке.

8.3 Определение погрешности определения частоты.

8.3.1 Подготовить комплекс и генератор сигналов SMR40 к работе в соответствии с их РЭ.

8.3.2 Подать на вход синхронизации стробоскопического преобразователя опорную частоту с соответствующего выхода генератора SMR40, подключить выход генератора SMR40 к входу канала 1 стробоскопического преобразователя согласно схеме, приведенной на рис.1.

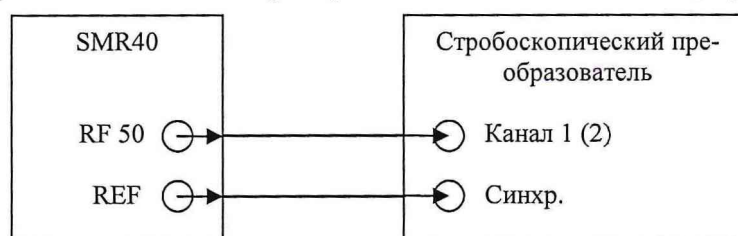


Рис.1.

Включить внешний запуск стробоскопического преобразователя со следующими параметрами:

- уровень внешнего запуска минус 1,0 В;
- делитель внешнего запуска 128.

8.3.3 Установить на генераторе сигналов SMR40 режим генерирования немодулированного гармонического сигнала частотой $f_0 = 100$ МГц с уровнем выходной мощности 10 дБм. Установить временную развертку стробоскопического преобразователя равной N / f_0 , $N = 30 \dots 50$, задержку равной 0 с, количество точек на экране $k_0 = 256$, количество усреднений сигнала 32. Записать сигнал на входе стробоскопического преобразователя в память ЭВМ.

8.3.4 Подвергнуть записанный сигнал расширенному быстрому преобразованию Фурье (БПФ) с количеством точек 2^{16} , для устранения разрывов сигнала на краях развертки применить сглаживающую оконную функцию на основе окна Ханна. В полученном частотном спектре выделить спектральную составляющую максимального уровня, определить соответствующую ей частоту по формуле:

$$f_c = \frac{f_0 \cdot x \cdot k_0}{N \cdot k_p},$$

где k_p - количество отсчетов в расширенном БПФ;

x - номер отсчета в спектре, соответствующей гармонике с максимальным уровнем.

8.3.5 Рассчитать погрешность определения частоты сигнала по формуле:

$$\Delta f = \frac{f_0 - f_c}{f_0} \cdot 100\%.$$

8.3.6 Установить $f_0 = f_0 \pm 0,0005$, повторить операции пп.7.2.3-7.2.5.

8.3.7 Повторить операции пп.7.2.3-7.2.6 для задержек равных 1 мкс и 5 мкс.

8.3.8 Повторить операции пп.7.2.3-7.2.7 для $f_0 = 0,1, 1, 3, 10, 20$ и $37,5$ ГГц.

8.3.9 Результаты поверки считаются положительными, если погрешность определения частоты сигнала Δf находится в пределах $\pm 0,05\%$.

8.4 Определение динамического диапазона стробоскопического преобразователя и энергетического потенциала комплекса.

8.4.1 Подготовить комплекс к работе в соответствии с РЭ.

8.4.2 Подключить генератор импульсов к входу канала 1 стробоскопического преобразователя. Для ослабления сигнала с выхода генератора импульсов использовать коаксиальные аттенуаторы с фиксированным ослаблением A_{ATT} , амплитуда импульса на входе стробоскопического преобразователя A_{MAX} должна быть от 0,7 до 1 В.

8.4.3 Установить временную развертку $T_{РАЗ}$ стробоскопического преобразователя равной 10 нс, количество точек на экране 1024, количество усреднений сигнала 256. Фронт импульсного сигнала установить с задержкой, соответствующей 1/5 ширины временной развертки. Записать сигнал $s(nT)$ на входе стробоскопического преобразователя в память ЭВМ.

8.4.4 Вход канала 1 нагрузить на согласованную нагрузку. Записать шумовой сигнал на входе стробоскопического преобразователя в память ЭВМ для количества усреднений, равном 16, 64 и 256 ($N_{16}(nT)$, $N_{64}(nT)$ и $N_{256}(nT)$).

8.4.5 Компенсировать смещение по напряжению путем вычитания математического ожидания амплитуды шума по первым 100 отсчетам записанных сигналов в соответствии с формулой:

$$a(nT) = a(nT) - \sum_{n=0}^{99} \frac{s(nT)}{100},$$

где $a(nT)$ - сигнальные массивы $s(nT)$, $N_{16}(nT)$, $N_{64}(nT)$ и $N_{256}(nT)$.

8.4.6 Динамический диапазон стробоскопического преобразователя для разного количества усреднений сигнала рассчитать по формуле:

$$DD = -20 \cdot \lg \left(\sum_{n=0}^{1023} \frac{|N(nT)|}{1024} \right) - 3,$$

где в качестве $N(nT)$ поочередно принимаются $N_{16}(nT)$, $N_{64}(nT)$ и $N_{256}(nT)$.

8.4.7 Энергетический потенциал комплекса для разного количества усреднений сигнала рассчитать по формуле:

$$EP(nf) = \min_n \left[A_{ATT} + 20 \cdot \lg \left| \frac{F^{+1}\{s(nT)\}}{F^{+1}\{N_{32}(nT)\}} \right| \right],$$

где $f = 1/T_{РАЗ} = 100$ МГц;

$\min_n[\dots]$ - символ нахождения максимума функции по аргументу n ;

$F^{+1}\{\dots\}$ - символ прямого БПФ.

8.4.8 Повторить операции пп.7.3.2-7.3.7 для канала 2 стробоскопического преобразователя.

8.4.9 Результаты поверки считаются положительными, если для заданного количества усреднений сигнала динамический диапазон стробоскопического преобразователя составляет для канала «1» (канала «2») не менее:

для 16 усреднений – 61 (58) дБ;
 для 64 усреднений – 67 (64) дБ;
 для 256 усреднений – 73 (70) дБ,

а энергетический потенциал комплекса в диапазоне частот при 128 усреднениях сигнала составляет для канала «1» (канала «2») не менее:

от 0,1 до 3 ГГц – 62 (59) дБ;
 от 3 до 10 ГГц – 80 (77) дБ;
 от 10 до 24 ГГц – 70 (67) дБ;
 от 24 до 37,5 ГГц – 50 (47) дБ.

8.5 Определение доверительных границы ($p=0,95$) случайной составляющей погрешности измерений уровней спектра мощности сигнала.

8.5.1 Подготовить комплекс к работе в соответствии с РЭ.

8.5.2 Подключить генератор импульсов к входу канала 1 стробоскопического преобразователя. Для ослабления сигнала с выхода генератора импульсов использовать коаксиальные аттенюаторы с фиксированным ослаблением $A_{\text{АТТ}}$, амплитуда импульса на входе стробоскопического преобразователя A_{MAX} должна быть от 0,8 до 1 В.

8.5.3 Установить временную развертку стробоскопического преобразователя равной 10 нс, количество точек на экране 1024, количество усреднений сигнала 32. Фронт импульсного сигнала установить с задержкой, соответствующей 1/5 ширины временной развертки. Записать сигналы $s_i(nT)$ на входе стробоскопического преобразователя в память ЭВМ поочередно для $i=1...10$ с интервалом 5 минут.

8.5.4 Подвергнуть записанные сигналы БПФ, для устранения разрывов сигнала на краях развертки применить сглаживающую оконную функция на основе окна Ханна с длительностью «единичного» участка не менее 4/5 временной развертки.

8.5.5 Рассчитать среднее квадратическое отклонение уровней спектральных составляющих измеренных спектров мощности по формуле:

$$\varepsilon(nf) = \sqrt{\frac{\sum_{i=1}^{10} (s_i(nf) - \tilde{s}(nf))^2}{90}},$$

$$\text{где } \tilde{s}(nf) = \sum_{i=1}^{10} \frac{s_i(nf)}{10};$$

$s_i(nf)$ - результат БПФ от $s_i(nT)$ с частотными отсчетами nf , соответствующими рабочему диапазону частот.

Доверительные границы ($p=0,95$) случайной составляющей погрешности измерений уровней спектральных составляющих в полосе частот рассчитать по формуле:

$$E(nf) = 20 \cdot \log \left(\frac{\tilde{s}(nf) + 2.228 \cdot \varepsilon(nf)}{\tilde{s}(nf)} \right).$$

Построить на графике частотную зависимость $E(nf)$, выделить полосу частот, соответствующую максимуму спектральной характеристики $\tilde{s}(nf)$, определить доверительные границы ($p=0,95$) случайной составляющей погрешности измерений уровней спектральных составляющих как максимальное значение $E(nf)$ в пределах выбранного участка спектра.

8.5.6 Повторить операции пп.7.4.2-7.4.5 для амплитуд импульсов на входе стробоскопического преобразователя A_{MAX} от 0,09 до 0,11 В и 0,009 до 0,011 В.

8.5.7 Повторить операции пп.7.4.2-7.4.6 для канала 2 стробоскопического преобразователя.

8.5.8 За доверительные границы ($p=0,95$) случайной составляющей погрешности измерений уровней спектра мощности сигнала для одинаковых амплитуд сигналов на входе испытуемых каналов стробоскопического преобразователя принять максимальное значение в диапазоне частот.

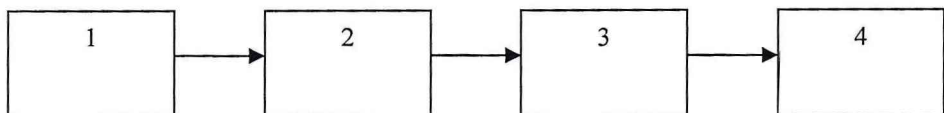
8.5.9 Результаты поверки считаются положительными, если доверительные границы ($p=0,95$) случайной составляющей погрешности измерений уровней спектра мощности сигнала при амплитуде сигнала на входе канала «1» (канала «2») стробоскопического преобразователя составляют:

- 1,0 В – не более 0,08 (0,12) дБ;
- 0,1 В – не более 0,15 (0,23) дБ;
- 0,01 В – не более 0,9 (1,3) дБ.

8.6 Определение погрешности измерений отношений уровней спектральных составляющих сигналов

8.6.1 Подготовить комплекс к работе в соответствии с РЭ.

8.6.2 Подключить генератор импульсов к каналу 1 стробоскопического преобразователя через делитель напряжения ДН-1 из состава И1-15 по схеме согласно рис.2.



- где 1 – генератор импульсов;
2 – коаксиальные аттенюаторы с фиксированным ослаблением;
3 – делитель напряжения ДН-1;
4 – стробоскопический преобразователь.

Рис.2.

8.6.3 Ослабление перестраиваемого аттенюатора (делителя напряжения) установить равным 0 дБ. Для ослабления сигнала с выхода генератора импульсов использовать коаксиальные аттенюаторы с фиксированным ослаблением $A_{\text{АТТ}}$, амплитуда импульса на входе стробоскопического преобразователя $A_{\text{МАХ}}$ должна быть от 0,6 до 0,8 В.

8.6.4 Установить временную развертку $T_{\text{РАЗВ}}$ стробоскопического преобразователя равной 10 нс, количество точек на экране 1024, количество усреднений сигнала 1024. Фронт импульсного сигнала установить с задержкой, соответствующей 1/5 ширины временной развертки.

8.6.5 Выполнить автоматическую калибровку каналов стробоскопического преобразователя согласно РЭ.

8.6.6 Записать сигналы $s_A(nT)$ на входе стробоскопического преобразователя в память ЭВМ поочередно для ослаблений A перестраиваемого аттенюатора (делителя напряжения) в диапазоне от 0 до 40 дБ с шагом 5 дБ.

8.6.7 Подвергнуть записанные сигналы БПФ, для устранения разрывов сигнала на краях развертки применить сглаживающую оконную функцию на основе окна Ханна с длительностью «единичного» участка от фронта импульсного сигнала до его спада по уровню 0,1. Построить нормированную амплитудную характеристику стробоскопического преобразователя в диапазоне частот от 0,5 до 7,0 ГГц с шагом по частоте равным $1/T_{\text{РАЗВ}}$.

8.6.8 Взамен делителя напряжения ДН-1 в схеме, приведенной на рис.2 установить аттенюатор волноводный поляризационный ДЗ-32А с коаксиально-волноводными переходами. Выполнить операции пп.8.6.3-8.6.7, нормированную амплитудную характеристику стробоскопического преобразователя построить в диапазоне частот от 7,0 до 9,0 ГГц.

8.6.9 Взамен делителя напряжения ДН-1 в схеме, приведенной на рис.2 установить аттенюатор волноводный поляризационный ДЗ-33А с коаксиально-волноводными переходами. Выполнить операции пп.8.6.3-8.6.7, нормированную амплитудную характеристику стробоскопического преобразователя построить в диапазоне частот от 9,0 до 12,0 ГГц.

8.6.10 Взамен делителя напряжения ДН-1 в схеме, приведенной на рис.2 установить аттенюатор волноводный поляризационный ДЗ-34А с коаксиально-волноводными переходами. Выполнить операции пп.8.6.3-8.6.7, нормированную амплитудную характеристику стробоскопического преобразователя построить в диапазоне частот от 12,05 до 17,44 ГГц.

8.6.11 Взамен делителя напряжения ДН-1 в схеме, приведенной на рис.2 установить аттенуатор волноводный поляризационный ДЗ-35А с коаксиально-волноводными переходами. Выполнить операции пп.8.6.3-8.6.7, нормированную амплитудную характеристику стробоскопического преобразователя построить в диапазоне частот от 17,44 до 25,86 ГГц.

8.6.12 Взамен делителя напряжения ДН-1 в схеме, приведенной на рис.2 установить аттенуатор волноводный поляризационный ДЗ-36А с коаксиально-волноводными переходами. Выполнить операции пп.8.6.3-8.6.7, нормированную амплитудную характеристику стробоскопического преобразователя построить в диапазоне частот от 25,86 до 37,5 ГГц.

8.6.13 Повторить операции пп.8.6.2-8.6.12 для канала 2 стробоскопического преобразователя.

8.6.14 Результаты поверки считаются положительными, если максимальная нелинейность амплитудной характеристики в рабочем диапазоне частот составляет для канала «1» (канала «2») не более:

- на уровне минус 3 дБ – $\pm 0,1 (\pm 0,2)$ дБ;
- на уровне минус 10 дБ – $\pm 0,2 (\pm 0,4)$ дБ;
- на уровне минус 20 дБ – $\pm 0,6 (\pm 0,8)$ дБ;
- на уровне минус 40 дБ – $\pm 1,2 (\pm 1,5)$ дБ.

8.7 Определение погрешности измерений коэффициента усиления методом эталонной антенны.

8.7.1 Определение погрешности измерений коэффициента усиления методом эталонной антенны проводить для следующих условий:

- уровни сигналов на входе стробоскопического преобразователя не менее 0,1 В;
- геометрические характеристики антенного полигона и импульсные характеристики антенн должны обеспечивать временную селекцию переотраженных сигналов;
- измерению подвергается коэффициент усиления антенны в направлении на облучатель;
- уровень кроссполяризационной составляющей антенн не более минус 35 дБ;
- КСВН антенн не более 1,2.

8.7.2 Определение погрешности измерений коэффициента усиления методом эталонной антенны проводить в соответствии ГОСТ 8.207-76 на основе частных составляющих суммарной погрешности по формуле:

$$\Delta G = 10 \cdot \lg(1 + 1,1 \cdot \sqrt{\theta_1^2 + \theta_2^2 + \theta_3^2 + \theta_4^2 + \theta_5^2 + \theta_6^2 + \theta_7^2 + \theta_8^2}),$$

где θ_1 - границы частной составляющей суммарной погрешности, обусловленной погрешностью коэффициента усиления эталонной антенны ΔG_{Σ} , принимаются равными 0,2;

θ_2 - границы частной составляющей суммарной погрешности, обусловленной нелинейностью амплитудной характеристики стробоскопического преобразователя A [дБ], определяемой в п.8.6 для уровня минус 10 дБ, вычисляются по формуле:

$$\theta_2 = 10^{0,1A} - 1;$$

θ_3 - границы частной составляющей суммарной погрешности, обусловленной влиянием шумов стробоскопического преобразователя, вычисляемые по формуле:

$$\theta_3 = 10^{0,1N} - 1,$$

где N - доверительные границы ($p=0,95$) случайной составляющей погрешности измерений уровней спектра мощности сигнала при амплитуде сигнала на входе стробоскопического преобразователя 0,1 В;

θ_4 - границы частной составляющей суммарной погрешности, обусловленной конечным расстоянием между антеннами,

принимаются равными 0,01 при выполнении условия $R \geq 2 \cdot (D_1 + D_2)^2 / \lambda$,

где λ - длина волны, см;

D_1 и D_2 - наибольшие размеры раскрывов антенн, см,

принимаются равными 0,03 при выполнении условия $R \geq 2 \cdot D^2 / \lambda$,

D - наибольший из размеров раскрывов антенн, см;

θ_5 - границы частной составляющей суммарной погрешности, обусловленной побочными переотражениями от элементов антенного полигона, принимаются равными 0,01;

θ_6 - границы частной составляющей суммарной погрешности, обусловленной поляризационными потерями, вычисляемые по формуле:

$$\theta_6 = (1 + 10^{0,05K})^2 - 1,$$

где K - наибольший уровень кроссполяризационной составляющей поля излучения среди эталонной и исследуемой антенн, дБ;

θ_7 - границы частной составляющей суммарной погрешности, обусловленной рассогласованием СВЧ трактов эталонной и исследуемой антенн, вычисляемые по формуле:

$$\theta_7 = (1 + 0,5(KCBH - 1)/(KCBH + 1))^2 - 1,$$

где $KCBH$ - максимальный КСВН антенн;

θ_8 - границы частной составляющей суммарной погрешности, обусловленной неточной установкой фазовых центров антенн и другими факторами, принимаются равными 0,05.

8.7.3 Результаты испытаний считаются положительными, если значения погрешности измерений коэффициента усиления методом эталонной антенны для канала «1» (канала «2») находятся в следующих пределах:

для $\Delta G_{\text{э}} = 0,05$ - $\pm 0,6 (\pm 0,7)$ дБ;

для $\Delta G_{\text{э}} = 0,12$ - $\pm 0,8 (\pm 0,9)$ дБ;

для $\Delta G_{\text{э}} = 0,2$ - $\pm 1,0 (\pm 1,1)$ дБ.

8.8 Определение погрешности измерений уровней диаграмм направленности.

8.8.1 Определение погрешности измерений уровней диаграмм направленности проводить для следующих условий:

- амплитуда сигнала на входе стробоскопического преобразователя в максимуме диаграммы испытуемой антенны не менее 0,7 В;

- геометрические характеристики антенного полигона и импульсные характеристики антенн должны обеспечивать временную селекцию переотраженных сигналов;

- измерению подвергается диаграмма направленности антенны в плоскости вращения опорно-поворотного устройства.

8.8.2 Определение погрешности измерений уровней диаграмм направленности проводить в соответствии ГОСТ 8.207-76 на основе частных составляющих суммарной погрешности по формуле:

$$\Delta D = 10 \cdot \lg(1 + 1,1 \cdot \sqrt{\theta_1^2 + \theta_2^2 + \theta_3^2 + \theta_4^2}),$$

где θ_1 - границы частной составляющей суммарной погрешности, обусловленной нелинейностью амплитудной характеристики стробоскопического преобразователя A [дБ], определяемой в п.8.6, вычисляются по формуле:

$$\theta_1 = 10^{0,1A} - 1;$$

θ_2 - границы частной составляющей суммарной погрешности, обусловленной влиянием шумов стробоскопического преобразователя, вычисляемые по формуле:

$$\theta_2 = 10^{0,1N} - 1,$$

где N - доверительные границы ($p=0,95$) случайной составляющей погрешности измерений уровней спектра мощности сигнала согласно п.8.5 (уровень ДНА минус 3 дБ соответствует амплитуде сигнала на входе равной 1,0 В, уровни ДНА минус 10 и минус 20 дБ – 0,1 В, уровень минус 40 дБ – 0,01 В);

θ_3 - границы частной составляющей суммарной погрешности, обусловленной побочными переотражениями от элементов антенного полигона, вычисляемые по формуле:

$$\theta_3 = (1 + 10^{-0,05(G+60)})^2 - 1,$$

где G - уровень бокового лепестка ДН;

θ_4 - границы частной составляющей суммарной погрешности, обусловленной рассогласованием подвижных (кабелей, вращающихся сочленений) СВЧ трактов, принимается равной 0,02.

8.8.3 Результаты поверки считаются положительными если значения погрешности измерений уровней диаграмм направленности для канала «1» (канала «2») находятся в пределах:

для уровня минус 3 дБ – $\pm 0,2 (\pm 0,3)$ дБ;

для уровня минус 10 дБ – $\pm 0,3 (\pm 0,5)$ дБ;

для уровня минус 20 дБ – $\pm 0,7 (\pm 1,0)$ дБ;

для уровня минус 40 дБ – $\pm 1,8 (\pm 2,2)$ дБ.

8.9 Определение погрешности измерений уровней поляризационных диаграмм.

8.9.1 Определение погрешности измерений уровней поляризационных диаграмм проводить без учета поляризационных характеристик антенны-облучателя для следующих условий:

- амплитуда сигнала на входе стробоскопического преобразователя в максимуме диаграммы испытываемой антенны не менее 0,7 В;

- геометрические характеристики антенного полигона и импульсные характеристики антенн должны обеспечивать временную селекцию переотраженных сигналов;

- измерению подвергается зависимость уровней спектра мощности принимаемого сигнала от угла поворота при вращении испытываемой антенны вдоль направления линии визирования антенны-облучателя.

8.9.2 Определение погрешности измерений уровней поляризационных диаграмм проводить в соответствии ГОСТ 8.207-76 на основе частных составляющих суммарной погрешности по формуле:

$$\Delta P = 10 \cdot \lg \left(1 + 1,1 \cdot \sqrt{\theta_1^2 + \theta_2^2 + \theta_3^2 + \theta_4^2} \right),$$

где θ_1 - границы частной составляющей суммарной погрешности, обусловленной нелинейностью амплитудной характеристики стробоскопического преобразователя A [дБ], определяемой в п.8.6, вычисляются по формуле:

$$\theta_1 = 10^{0,1A} - 1;$$

θ_2 - границы частной составляющей суммарной погрешности, обусловленной влиянием шумов стробоскопического преобразователя, вычисляемые по формуле: доверительные границы ($p=0,95$) случайной составляющей погрешности измерений уровней спектра мощности сигнала при амплитуде сигнала на входе стробоскопического преобразователя:

$$\theta_2 = 10^{0,1N} - 1,$$

где N - доверительные границы ($p=0,95$) случайной составляющей погрешности измерений уровней спектра мощности сигнала согласно п.8.5 (уровень ДНА минус 3 дБ соответствует амплитуде сигнала на входе равной 1,0 В, уровни ДНА минус 10 и минус 20 дБ – 0,1 В, уровень минус 40 дБ – 0,01 В);

θ_3 - границы частной составляющей суммарной погрешности, обусловленной побочными переотражениями от элементов антенного полигона, вычисляемые по формуле:

$$\theta_3 = \left(1 + 10^{-0,05(P+50)} \right)^2 - 1,$$

где P - уровень поляризационной диаграммы;

θ_4 - границы частной составляющей суммарной погрешности, обусловленной рассогласованием подвижных (кабелей, вращающихся сочленений) СВЧ трактов, принимается равной 0,02.

8.9.3 Результаты поверки считаются положительными, если значения погрешности измерений уровней поляризационных диаграмм для канала «1» (канала «2») находятся в пределах:

для уровня минус 3 дБ – $\pm 0,2 (\pm 0,3)$ дБ;

для уровня минус 10 дБ – $\pm 0,3 (\pm 0,5)$ дБ;

для уровня минус 20 дБ – $\pm 0,7 (\pm 1,0)$ дБ;
для уровня минус 40 дБ – $\pm 2,8 (\pm 3,2)$ дБ.

9 Оформление результатов поверки.

9.1 При положительных результатах поверки на комплекс выдается свидетельство о поверке.

9.2 При отрицательных результатах поверки на комплекс выдается извещение о непригодности к применению по назначению.

Начальник отдела ГЦИ СИ «Воентест»
32 ГНИИИ МО РФ

Научный сотрудник ГЦИ СИ «Воентест»
32 ГНИИИ МО РФ

Научный сотрудник ГЦИ СИ «Воентест»
32 ГНИИИ МО РФ

И.М. Малай

Л.А. Павлов

А.В. Титаренко