ОТРАСЛЕВОЙ СТАНДАРТ

микросхемы интегральные	OCT II 0078.3-84
АНАЛОГО-ЦИФРОВЫЕ ПРЕОБРАЗОВАТЕЛИ	
METOJIH UBMEPEHUR HAPAMETPOB	
ХАРАКТЕРИСТИКИ ПРЕОБРАЗОВАНИЯ	Введен впервые
OKII 62 3000 645120	_
Приказом (распоряжением)	
от "	_ срок в ведени я установлен
	с <u>" 1 " января</u> 19 <u>86</u> г.
Настоящий стандарт распростран	инется на интегральные микросхе
мы линейных аналого-цифровых преобр	оазователей напряжения в цифро-
вой код с числом эквивалентных двои	ичных разрядов до 16 включителя
но (далее - АШП) и устанавливает ме	тоды измерения следующих пара-
метров:	
наприжения межкодового перехода;	
погрешности АШ в заданной точке ха	рактеристики преобразования;
погрешности дифференциальной линейн	ости в заданной точке харак-
теристики преобразования;	
погрешности линейности в заданной т	очке характеристики преобразо-
вания.	
Настоящий стандарт устанавлива	ет два метода измерения нап-
ряжения межкодового перехода:	
метод I - рекомендуется примен	ять в измерительных установ-
ках, используемых для многократно п	йинөрөмки кохишикфотбо
Изпание одипиальное	Перепечатка воспрещена

какого-либо из параметров характеристики преобразования в режиме слежения за значением этого параметра, например - при калибровке или функциональной настройке АЩ по одному из параметров характеристики преобразования;

метод II — рекомендуется применять в измерительных установках, используемых для измерения группы параметров для множества заданных точек характеристики преобразования, например — при сдаточных испытаниях АЩІ.

Общие требования при измерении и требования безопасности - по ОСТ II 0078.0-84

Термины, используемые в стандарте, и их пояснения приведены в справочном приложении I.

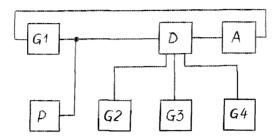
І. ИЗМЕРЕНИЕ НАПРЯЖЕНИЯ МЕЖКОДОВОГО ПЕРЕХОДА

I.I. Merog I

Напряжение межкодового перехода определяют путем измерения среднего значения напряжения на аналоговом входе АЩП, частоты преобразования которого в заданное и предпествующее заданному значения выходного кода разны.

І.І.І. Аппаратура

I.I.I.I. Измерение следует проводить на установке, электрическая структурная схема которой приведена на черт. I.



А - решающее устройство,

D - AUII,

G1- управляемый источник напряжения;

G2- источник опорного напряжения;

G3- источник напряжения питания;

G4- генератор импульсов;

Р - измеритель постоянного напряжения.

Черт. І

Примечание. При измерении электрических параметров АЩ со встроенным источником опорного напряжения источник G 2 в измерительной установке может отсутствовать.

I.I.I.2. Управляемый источник напрыжения G I должен обеспечивать изменение напряжения на выходе по командам на управляющем
входе. Диапазон изменения напряжения на выходе источника должен
соответствовать номинальному диапазону входного напряжения АЩІ
конкретного типа.

Скорость изменения напряжения на выходе источника в зоне межкодового перехода не должна превышать 0,05 от номинального

значения кванта преобразования АЩ конкретного типа за номинальное время преобразования.

Амплитудное значение напряжения пульсаций постоянного напряжения на выходе источника не должно превышать I/4 от номинального значения кванта преобразования АЩП конкретного типа.

Допускается в качестве источника *G* I применять программируемый источник напряжения. Дискретность задания фиксированных значений постоянного напряжения при этом не должна превышать I/I6 от номинального значения кванта преобразования АДІ конкретного типа.

- I.I.I.3. Источник опорного напряжения *G 2* должен обеспечивать подачу на опорный вход АЩ напряжения, параметры которого должны соответствовать установленным в стандартах или технических условиях (далее ТУ) на АЩ конкретных типов.
- I.I.I.4. Источник напряжения питания 63 должен обеспечивать подачу на входы питания АЩП напряжений и токов питания, параметры которых должны соответствовать установленным в стандартах или ТУ на АЩП конкретных типов.
- I.I.I.5. Генератор импульсов \mathcal{G} 4 должен обеспечивать подачу на управляющий вход АШІ запускающих (стробирующих) импульсов с постоянной частотой.

Параметры импульсов на выходе генератора 64 (частота, амплитуда, время нарастания, длительность, время спада) должны соответствовать установленным в стандартах или ТУ на АЦП конкретных типов.

І.І.І.6. Измеритель постоянного напряжения Р должен обеспечивать измерение среднего значения напряжения на аналоговом входе. Погрешность измерителя постоянного напряжения Р должна быть в пределах ± 1/16 от номинального значения кванта преобразования АЩІ в диапазоне измерения, соответствующем номинальному диапазону еходного напряжения АЩІ конкретного типа.

I.I.I.7. Решающее устройство A должно обеспечивать сравнение значения выходного кода АШ со значением кода, соответствующим заданной точке характеристики преобразования, и формирование управляющего воздействия на управляемый источник напряжения G I за интервал времени, не превышающий период следования запускающих (стробирующих) импульсов.

Управляющее воздействие на источник *G* I должно быть направлено в сторону увеличения значения выходного кода АЩП, в случае, если полученное в результате текущего пикла преобразования значение выходного кода АЩП меньше заданного значения, и в сторону уменьшения значения выходного кода АЩП в случае, если полученное значение выходного кода больше или равно заданному значению.

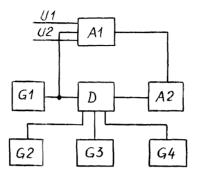
- I.I.I.8. Измерение параметров характеристики преобразования АЩІ, предназначенных для совместной работы с внешним компаратором, проводят в схеме включения с внешним компаратором. За аналоговый еход АЩІ в этом случае принимают вход внешнего компаратора. Параметры и схема включения компаратора должны соответствовать установленным в стандартах или ТУ на АЩІ конкретных типов.
 - І.І.2. Подготовка к измерениям
- I.I.2.I. Подготавливают измерительную установку к работе в соответствии с эксплуатационной документацией на установку.
 - І.І.2.2. Подключают АЩ к измерительной установке.
 - І.І.З. Проведение измерений
- І.І.З.І. В установленном в стандартах или ТУ на АЩП конкретных типов порядке подают на АЩП напряжения питания от источника
 - G 3 и опорное напряжение от источника G 2.
- I.I.3.2. Подают на управляющий вход АЩ запускающие (стробирующие) импульсы от генератора импульсов G 4.

- 1.1.3.3. Переводят измерительную установку в режим автоматического поиска и отслеживания значения напряжения заданного меж-кодового перехода.
- І.І.З.4. Измеряют напряжение заданного межкодового перехода измерителем Р.
 - I.I.4. Показатели точности измерений
- I.I.4.I. Погрешность измерения напряжения межкодового перехода с установленной вероятностью 0,95 должна находиться в интеревале \pm I/I6 от номинального значения кванта преобразования для АЩІ с числом эквивалентных двоичных разрядов до I0, \pm I/8 от номинального значения кванта преобразования для АЩІ с числом эквивалентных двоичных разрядов от II до I4 и \pm I/4 от номинального значения кванта преобразования для АЩІ с числом эквивалентных двоичных разрядов от I5 до I6 и соответствовать установленной в стандартах или ТУ на АЩІ конкретных типов.
- I.I.4.2. Формула для расчета показателей точности измерений приведена в справочном приложении 2.

I.2. Meron II

Напряжение межкодового перехода определяют путем фиксирования чисел появлений каждого из возможных значений выходного кода АЩ, работающего в режиме периодического преобразования линейно изменяющегося в диапазоне возможных значений напряжения межкодовых переходов напряжения, и вычисления среднего значения напряжения на аналоговом еходе, частоты преобразования которого в заданное и предшествующее заданному значения выходного кода равны.

- I.2.I. Аппаратура
- I.2.I.I. Измерение следует проводить на установке, электрическая структурная схема которой приведена на черт. 2.



А1 - устройство сравнения;

A2 - вычислитель;

D - AUII;

G1 - источник линейно изменяющегося напряжения;

G2 - источник опорного напряжения;

G3 - источник напряжения питания;

G4 - генератор импульсов.

Черт. 2

Примечания: I. При измерении электрических параметров АЩ со встроенным источником опорного напряжения источник G2 в измерительной установке может отсутствовать.

2. При измерении погрешности дифференциальной линейности и погрешности линейности устройство сравнения АГ в измерительной установке может отсутствовать.

I.2.I.2. Источник линейно изменяющегося напряжения должен обеспечивать подачу на аналоговый вход АЩ линейно изменяющегося напряжения в диапазоне, перекрывающем диапазон возможных значений напряжения межкодовых переходов АЩ конкретного типа.

Погрешность линейности источника G I во всем диапазоне значений выходного напряжения должна находиться в интервале \pm I/I6 от номинального значения кванта преобразования АЩІ конкретного типа за время измерения.

Скорость линейного изменения напряжения на выходе источника G I не должна превышать 0,05 от номинального значения кванта преобразования АЩ конкретного типа за номинальное время преобразования.

- 1.2.1.3. Требования к источнику опорного напряжения G 2 по п. 1.1.1.3.
- I.2.I.4. Требования к источнику напряжения питания G 3 по п. I.I.I.4.
- I.2.I.5. Требования к генератору импульсов G4 по п. I.I.5.

Нестабильность частоти импульсов за время измерения не должна превишать 10^{-6} .

I.2.I.6. Устройство сравнения AI должно формировать на выходе сигнали в моменти достижения линейно изменяющимся напряжением на аналоговом входе AIII значений напряжений UI и UI.

Погрешность сравнения напряжений должна находиться в интервале \pm I/I6 от номинального значения кванта преобразования АШ конкретного типа.

I.2.I.7. Значения опорных напряжений UI и U2 должны находиться в диапазоне значений напряжения на выходе источника GI.

Разность значений напряжений U I и U2 должна быть не менее половины конечного значения номинального диапазона входного напряжения АЩП конкретного типа.

Погрешность задания значений напряжений U I и U2 должна находиться в интервале \pm I/4 от номинального значения кванта преобразования АШ конкретного типа.

Рекомендуется значение напряжений UI и U2 задавать равными соответственно значениям напряжения аналогового нуля и опорного напряжения АЩП конкретного типа.

I.2.I.8. Вычислитель А2 должен обеспечивать:

счет и накопление чисел Q I и Q 2 преобразований АЩП за интервал времени от момента подачи на аналоговый вход АЩ линейно изменяющегося напряжения от источника G I до поступления от устройства сравнения АІ сигналов о достижении этим напряжением значений опорных напряжений U I и U2 соответственно; счет и накопление чисел $Q_0, Q_1, \dots Q_{N-1}$ появлений на входе вычислителя каждого из возможных значений выходного кода АЩП (от 0 до N-1) за весь интервал времени подачи на аналоговый вход АЩП линейно изменяющегося напряжения от источника G I; вычисление значений параметров характеристики преобразования.

Выстродейстние вычислителя A2 должно обеспечивать счет и накопление значений выходного кода АШТ за интервал времени, не превышающий один период следования запускающих (стробирующих) импульсов.

- 1.2.1.9. Измерительная установка должна обеспечивать цифровую индикацию результатов измерения параметров характеристики преобразования.
- I.2.I.IO. Измерение параметров характеристики преобразования АЩІ, предназначенных для совместной работы с внешним компаратором по п. I.I.I.8.

- І.2.2. Подготовка к измерениям по п. І.І.2.
- I.2.3. Проведение измерений
- I.2.3.I. В установленном в стандартах или ТУ на АЩП конкретних типов порядке подают на АЩП напряжения питания от источника G 3 и опорное напряжение от источника G 2.
- I.2.3.2. Подают на аналоговый вход АЩІ линейно изменяющееся напряжение от источника G I. Вычислитель A2 производит счет и накопление чисел Q1, Q2, Q_0 , ..., Q_{N-1}

По окончании работы источника G I вычислитель A2 производит вычисление действительного значения напряжения заданного межкодового перехода U_{AC} в вольтах по формуле

$$\widehat{\mathcal{U}}_{f,\ell} = \Delta U \left(\sum_{K=0}^{\ell-1} Q_K - Q 1 \right) + U 1 , \qquad (I)$$

- где $\Delta U = \frac{U2 U1}{Q2 Q1}$ среднее значение прирадения напряжения на аналоговом входе АЩІ за один период запускающих импульсов.
- 1.2.3.3. Считывают результат измерения по показаниям цифрового индикатора измерительной установки.
 - І.2.4. Показатели точности измерений по п. І.І.4.
 - 2. ИЗМЕРЕНИЕ ПОГРЕШНОСТИ АЩІ В ЗАДАННОЙ ТОЧКЕ ХАРАКТЕРИСТИКИ ПРЕОБРАЗОВАНИЯ
- 2.1. Погрешность АЩ в заданной точке характеристики преобразования определяют путем нахождения отклонения действительного значения напряжения заданного межкодового перехода от номинального значения напряжения заданного межкодового перехода.
- 2.2. Измерение напряжения заданного межкодового переходав соответствии с разделом I.

2.3. Обработка результатов

Значение погрешности АЦП в заданной точке характеристики преобразования $\Delta \zeta$ в вольтах рассчитывают по формуле

$$\Delta_{i} = \widehat{U}_{i,i} - U_{i,nom} , \qquad (2)$$

- где \widehat{U}_{i} дейстемтельное значение напряжения заданного межкодового перехода;
 - $U_{\ell,nom}$ номинальное значение напряжения заданного межкодового перехода, установленное в стандартах или ТУ на АЩП конкретного типа.
- 2.4. Показатели точност**и измере**ний
- 2.4.І. Погрешность измерения погрешности АЩ в заданной точке характеристики преобразования, приведенная к норме на измеряемый параметр, с установленной вероятностью 0,95 должна находиться в интервале ± 10% - для АЩ с числом эквивалентных двоичных разрядов до 10, ± 15% - для АЩ с числом эквивалентных двоичных разрядов от 11 до 14 и ± 25% - для АЩ с числом эквивалентных двоичных разрядов от 15 до 16 и соответствовать установленной в стандартах или ТУ на АЩ конкретных типов.
- 2.4.2. Формула для расчета показателей точности измерений приведена в справочном приложении 2.

- з. измерение погрешности дифференциальной линейности в заланной точке характеристики преобразования
- 3.1. Погрешность дифференциальной линейности в заданной точке характеристики преобразования определяют путем нахождения отклонения разности действительных значений напряжения заданного и предшествующего заданному межкодовых переходов от среднего действительного значения кванта преобразования.
- 3.2. Измерение напряжений первого ($\widehat{\mathcal{U}}_{\ell,\ell}$), конечного ($\widehat{\mathcal{U}}_{\ell,\ell-\ell}$), заданного ($\widehat{\mathcal{U}}_{\ell,\ell-\ell}$) и смежного с заданным ($\widehat{\mathcal{U}}_{\ell,\ell-\ell}$) межкодовых переходов в соответствии с разделом \mathbb{I} .
 - 3.3. Обработка результатов
- 3.3.1. Значение погрешности дифференциальной линейности в заданной точке характеристики преобразования $\Delta_{\mathcal{D},\ell}$ в единицах младшего разряда (EMP) рассчитывают по формуле

$$\Delta_{D,i} = \frac{\widehat{U}_{1}i - \widehat{U}_{1}i-1}{\widehat{U}_{1}N-1 - \widehat{U}_{1}I} \quad (N-2)-1, \tag{3}$$

- где ${\mathcal N}$ номинальное число возможных значений выходного кода ${
 m AIII}$ конкретного типа.
- 3.3.2. При использовании измерительной установки по черт. 2 значение погрешности дифференциальной линейности в заданной точке характеристики преобразования в EMP рассчитывают по формуле

$$\Delta_{D,i} = \frac{Q_{i-1}}{N-2} \qquad (N-2)-1 \tag{4}$$

- 3.4. Показатели точности измерений
- 3.4.І. Погрешность измерения погрешности дифференциальной линейности в заданной точке характеристики преобразования с установленной вероятностью 0,95 должна находиться в интервале \pm I/8 EMP для АЩ с числом эквивалентных двоичных разрядов до I0, \pm I/4 EMP для АЩ с числом эквивалентных двоичных разрядов от II до I4 и \pm I/2 EMP для АЩ с числом эквивалентных двоичных разрядов от I5 до I6 и соответствовать установленной в стандартах или ТУ на АЩ конкретных типов.
- 3.4.2. Формула для расчета показателей точности измерений приведена в справочном приложении 2.
 - 4. ИЗМЕРЕНИЕ ПОГРЕШНОСТИ ЛИНЕЙНОСТИ В ЗАДАННОЙ ТОЧКЕ ХАРАКТЕРИСТИКИ ПРЕОБРАЗОВАНИЯ
- 4.1. Погрешность линейности в заданной точке характеристики преобразования определяют путем нахождения отклонения действительного значения напряжения заданного межкодового перехода от значения напряжения заданного межкодового перехода, определяемого прямой, линеаризирующей действительную характеристику преобразования АПП.

Способ проведения линеаризирующей прямой должен соответствоеать установленному в стандартах или ТУ на АЩ конкретных типов. Рекомендуется устанавливать способ проведения линеаризирующей прямой через начальную и конечную точки графика действительной характеристики преобразования АЩ.

4.2. Измерение напряжений первого ($\widehat{U}_{1,1}$), конечного ($\widehat{U}_{1,N-1}$) и заденного ($\widehat{U}_{1,\hat{c}}$) межкодовых переходов – в соответствии с разделом I.

- 4.3. Обработка результатов
- 4.3.1. Значение погрешности линейности в заданной точке характеристики преобразования $\Delta_{\ell,\ell}$ в ЕМР для случая проведения линеаризирующей прямой через начальную и конечную точки действительной характеристики преобразования рассчитывают по формуле

$$\Delta_{L,i} = \frac{\widehat{U}_{1,i} - \widehat{U}_{1,1}}{\widehat{U}_{1,N-1} - \widehat{U}_{2,1}} (N-2) - (i-1).$$
 (5)

4.3.2. При использовании измерительной установки по черт. 2 значение погрешности линейности в заданной точке характеристики преобразования в ЕМР для случая проведения линеаризирующей прямой через начальную и конечную точки действительной характеристики преобразования рассчитывают по формуле

$$\Delta_{L,i} = \frac{\sum_{K=1}^{i-1} Q_K}{\sum_{K=1}^{N-2} Q_K} (N-2) - (i-1)$$
(6)

- 4.3.3. Для других установленных стандартами или ТУ на АЩ конкретных типов способов проведения линеаризирующей прямой значение $\Delta_{L,L}$ рассчитывают по формуле, приведенной в соответствующих станцартах или ТУ.
 - 4.4. Показатели точности измерений
- 4.4.1. Погрешность измерения погрешности линейности в заданной точке характеристики преобразования с установленной вероятностью 0,95 должна находиться в интервале ± 1/8 ЕМР - для АЩ с числом эквивалентных двоичных разрядов до 10, ± 1/4 ЕМР - для АЩ с числом эквивалентных двоичных разрядов от 11 до 14 и ± 1/2 ЕМР -

- для АЩ с числом эквивалентных двоичных разрядов от 15 до 16 и соответствовать установленной в стандартах или ТУ на АЩ конкретного типа.
- 4.4.2. Формула для расчета показателей точности измерений приведена в справочном приложении 2.

ПРИЛОЖЕНИЕ І Справочное

ТЕРМИНЫ И ПОЯСНЕНИЯ

Термин	Пояснение			
Характеристика преобразо-	Зависимость между значением напряжения			
РАНИЯ	на аналоговом входе и множеством воз-			
	можных значений выходного кода, задан-			
	ная в виде таблицы, графика или форму-			
	лы			
Номинальная характеристи-	Характеристика преобразования, установ-			
ка	ленная в стандартах или ТУ на АЩП кон-			
	кретного типа			
Цейс твительная характе-	Характеристика преобразования, найден-			
ристика преобразования	ная экспериментальным путем, и нас-			
	только приближающаяся к истинной ха-			
	рактеристике преобразования конкретно-			
	го АЩ, что для данной нели может быть			
	использована вместо нее			
Число эквивалентных	Округленный до целого числа в сторону			
водичных разрядов	увеличения двоичный логарифи номиналь-			
	ного числа возможных значений выходно-			
	го кода			
номинальное значение	Определенное по номинальной характерис-			
напряжения межкодового	тике преобразования значение напряжения			
перехода	на аналоговом входе, соответствующее			
	переходу от предыдущего к заданному			
	значению виходного кода			

Продолжение

Термин	емненокоП
Действительное значение	Действительное значение напряжения на
напряжения межкодового	аналоговом входе, статистические ве-
перехода	роятности преобразования которого в
	заданное и предшествующее заданному
	значения выходного кода равны
Заданная точка характе-	Точка характеристики преобразования,
ристики преобразования	определяемая заданным значением выход-
	ного кода и соответствующим ему значе-
	нием напряжения межкодового перехода
Номинальное значение	Отношение разности номинальных значе-
кванта преобразования	ний напряжения конечного и первого
	межкодовых переходов к числу $N-2$,
	где 🗸 - номинальное чесло возможных
	значений выходного кода
Среднее действительное	Отношение разности действительных зна-
значение кванта преоб-	чений напряжения конечного и первого
разования	межкодовых переходов к числу $N-2$
Разрешение	Номинальное значение кванта преобразо-
	вания

Продолжение

Термин	9 иненов
Единица младшего разряда	В зависимости от контекста, в котором
	используется, имеет одно из следующих
	значений:
	- отогнатение единицы номинадыного зна-
	чения кванта преобразования;
	- разряд на турально го дв оичн ого кода,
	имеющий наименьший позиционный вес
Начальная точка харак-	Точка характеристики преобразования,
теристики преобразования	определяемая значением напряжения, рав-
	ным разности значения напряжения перво-
	го межкодового перехода и 1/2 значения
	кванта преобразования
Конечная точка характе-	Точка характеристики преобразования,
ристики преобразования	определяемая значением напряжения, рав-
	ным сумме значения напряжения конечного
	межкодового перехода и 1/2 значения
	кванта преобразования
Диапазон входного напря-	Область значений напряжения на анало-
жения	говом кходе, ограниченная значениями
	напряжения, соответствующими конечной
	и начальной точкам характеристики пре-
	образования

Продолжение

Термин	Пояснение
Погрешность АЦП в заданной	Разность действительного и номиналь-
точке характеристики преоб-	ного значений напряжения заданного
разования	межкодового перехода
Напряжение смещения нуля на	Разность действительного и номиналь-
входе	ного значений напряжения межкодово-
	го перехода, имеющего наименьшее по
	абсолютному значению номинальное
	значение напряжения
Погрешность дифференциальной	Отклонение разности действительных
линейности в заданной точке	значений напряжения заданного и
характеристики преобразования	предшествующего заданному межкодо-
	вых переходов от среднего действитель
	ного значения кванта преобразования
Погрешность линейности в	Отклонение действительного значения
заданной точке характеристи-	напряжения заданного межкодового
ки преобразования	перехода от значения напряжения за-
	данного межкодового перехода, опре-
	деляемого установленным способом
	проведенной прямой, линеаризирующей
	действительную карактеристику преоб-
	разования

ПРИЛОЖЕНИЕ 2

Справочное

РАСЧЕТ ПОКАЗАТЕЛЕЙ ТОЧНОСТИ ИЗМЕРЕНИЯ ПАРАМЕТРОВ ХАРАКТЕРИСТИКИ ПРЕОБРАЗОВАНИЯ

I. Границы интервала погрешности измерения напряжения межкодового перехода по методу I δ_i определяют по формуле

$$\delta_{1} = \pm K_{1} \sqrt{\left(\frac{\delta_{p}}{\kappa_{p}}\right)^{2} + \sum_{i=1}^{e} \left(\alpha_{i} \frac{\delta_{i}}{\kappa_{i}}\right)^{2} + \sum_{j=1}^{m} \left(\alpha_{j} \frac{\delta_{j}}{\kappa_{j}}\right)^{2} + \cdots + \left(\alpha_{u} \frac{\delta_{u}}{\kappa_{u}}\right)^{2} + \sum_{r=1}^{n} \left(\alpha_{r} \frac{\delta_{r}}{\kappa_{r}}\right)^{2} + \left(\alpha_{r} \frac{\delta_{r}}{\kappa_{r}}\right)^{2} + \cdots + \left(\alpha_{f,n} \frac{U_{f,n}}{\kappa_{f,n}}\right)^{2}}$$

$$(1)$$

где

- δ_{P} погрешность измерителя постоянного напряжения P:
- δ_i погрешность установления и поддержания напряжения питания на i -ом выводе питания:
- δ_j погрешность установления и поддержания j -го параметра внешних условий:
- δ_{U} погрешность установления и поддержания опорного напряжения;
- $\mathcal{S}_{\mathcal{C}}$ погрешность установления и поддержания \mathcal{C} —го параметра схемы включения внешнего компаратора;
- б- погрешность установления и поддержания частоты запускания (стробирукцих) импульсов;
- приведенное к аналоговому входу эквивалентное напряжение щумов АШП;

- \mathcal{A}_i коэффициент влияния напряжения питания на ℓ -ом выводе питания на измеряемый параметр;
- aj коэффициент влияния j -го параметра внешних условий на измеряемый параметр:
- Q_{ij} коэффициент влияния опорного напряжения на измеряемый параметр;
- a_r коэффициент влияния r -го параметра схемы включения внешнего компаратора на измеряемый параметр;
- a_f коэффициент влияния погрешности частоты запускающих импульсов на измеряемый параметр;
- Къл коэффициент, зависящий от закона распределения эквивалентного входного напряжения шумов АШ и установленной вероятности;
 - ℓ число выводов питания;
- число параметров внешних условий;
- число параметров схемы включения внешнего компаратора.
- 2. Границы интервала погрешности измерения напряжения межкодового перехода по методу II δ_2 определяют по формуле

$$\delta_2 = \pm K_2 \sqrt{\sum_{i=1}^{\ell} \left(a_i \frac{\delta_i}{\kappa_i}\right)^2 + \sum_{j=1}^{m} \left(a_j \frac{\delta_j}{\kappa_j}\right)^2 + \left(a_n \frac{\delta_n}{\kappa_n}\right)^2 + \cdots + \left(a_n \frac{\delta_n}{\kappa_n}\right)^2}$$

$$+ \left(a_s \frac{\delta_s}{\kappa_s}\right)^2 + \sum_{g=1}^{2} \left(a_g \frac{\delta_g}{\kappa_g}\right)^2 + \left(Q_h \frac{\delta_h}{\kappa_h}\right)^2 +$$

$$+ \left(a_{c} \frac{\delta_{c}}{\kappa_{c}}\right)^{2} + \sum_{r=1}^{n} \left(a_{r} \frac{\delta_{r}}{\kappa_{r}}\right)^{2} + \left(a_{i,n} \frac{U_{i,n}}{\kappa_{i,n}}\right)^{2}, \quad (2)$$

где

- $\delta_{\rm S}$ погрешность линейности источника δ I:
- о погрешность установления и поддержания напряжений U I и U 2;
- δ_h нестабильность частоты запускающих импульсов на выходе генератора 64 за время измерения;
- δ_{C} погрешность сравнения напряжений устройством сравнения AI;
- a_{s} коэффициент влияния погрешности линейности источника a_{s} на измеряемый параметр;
- Qq коэффициент влияния погрешности установления и поддержания напряжений U I и U 2 на измеряемый параметр;
- Q_h коэффициент влияния нестабильности частоты запускающих импульсов на измеряемы параметр;

- Ос коэффициент влияния погрешности сравнения напряжений устройством сравнения АІ на измеряемый параметр;
- K_2 , K_S , K_g , K_h , K_c коэффициенты, зависящие от закона распределения соответствующей погрешности δ_2 , δ_S , δ_g , δ_h , δ_c и установленной вероятности.

Остальные обозначения - см. формулу (І)

Значения погрешностей δ_g и δ_c учитывают при наличии в составе измерительной установки устройства сравнения AI

3. Границы интервала погрешности измерения погрешности АЩІ в заданной точке характеристики преобразования определяют по формуле

$$\delta_3 = \begin{cases} \delta_1 \text{, при методе I,} \\ \delta_2 \text{, при методе II.} \end{cases}$$
 (3)

4. Границы интервала погрешности измерения погрешности дифференциальной линейности в заданной точке характеристики преобразования определяют по формуле

$$\hat{\delta}_{0} = \pm 1.4i \, \delta_{3} \, . \tag{4}$$

5. Граници интервала погрешности измерения погрешности линейности в заданной точке характеристики преобразования определяют по формуле

$$\delta_{\rm c} = + 1.41 \, \hat{\eta}_{\rm h} \,. \tag{5}$$

извещение Скен5-5920

ОБ ИЗМЕНЕНИИ ОСТ II 0078.3-84 "МИКРОСХЕМЫ ИНТЕГРАЛЬНЫЕ АНАЛОГО-ЦИФРОВЫЕ ПРЕОБРАЗОВАТЕЛИ МЕТОДЫ ИЗМЕРЕНИЯ ПАРАМЕТРОВ ХАРАКТЕРИСТИКИ ПРЕОБРАЗОВАНИЯ"

Дата введения 01.01.90

	<i>y</i>		
NSM.	Содержание изменения	<i>Лист</i> І	Ли ст ов
I			a financia managama na mangama na managama na managama na managama na managama na managama na managama na manag

I. Вводная часть. Первый абзац. После слова "погрешности" исключить слово: "АШП";

заменить слова: "погрешности дифференциальной линейности в заданной точке характеристики преобразования" на "дифференциальной нелинейности":

заменить слова: "погрешности линейности в заданной точке характеристики преобразования" на "нелинейности".

Последний абзац дополнить словами: "и ОСТ II 0583-88".

- 2. Пункт I.2.I.I. Примечание 2. Заменить слова: "погрешности дифференциальной линейности" на "дифференциальной нелинейности"; заменить слова: "погрешности линейности" на "нелинейности".
- 3. Пункт I.2.I.2. Заменить слова: "Погрешность линейности" на "Нелинейность".
 - 4. Раздел 2. Наименование; пункт 2.1. Исключить слово: "АШП".
 - 5. Пункт 2.3. После слова "погрешности" исключить слово: "АЩП"; заменить обозначение " $\Delta_{\hat{L}}$ " на " $\mathbb{E}_{\hat{G}}$ " (2 раза).
- 6. Пункт 2.4.I. После слова "погрешности" исключить слово: "АШ".

извещение скен5-5920

изм.	Содержание изменения	Ли ст 2
I		

- 7. Orp. I2, I3, I4, I5 аннулировать и заменить Orp. I2, I3, I4, I5, изм.I.
- II римечание. Пункты 3.І, 3.3.І, 3.3.2, 3.4.І, 4.І, 4.3.І, 4.3.2, 4.4.І изложены в новой редакции.
- 8. Приложение I. Термины "Характеристика преобразования", "Разрешение", "Начальная точка характеристики преобразования", "Конечная точка характеристики преобразования" и их пояснения исключить.
 - 9. Отр. 19 аннулировать.
 - 10. Приложение 2. Пункт 3. Исключить слово: "АЩП";

пункт 4. Заменить слова: "погрешности дифференциальной линейности" на "дифференциальной нелинейности";

пункт 5. Заменить слова: "погрешности линейности" на "нелинейности".

Указание о внедрении		0583-88	II	oct	ение	Введ	енения	Причина изм
	The second se	Mark to the Charles of the American States	**				внедрении	Указание о
Приложения Отр. 12, 13, 14, 15	The state of the s	I5	Ι4,	13,	12,	Orp.		Приложения

З.ИЗМЕНЕНИЕ ДИФФЕРЕНЦИАЛЬНОЙ НЕЛИНЕЙНОСТИ

3. f. Дифференциальную нелинейность E_{LD} определяют путем нахождения максимального по абсолютной величине значения дифференциальной нелинейности в заданной точке характеристики преобразования E_{LD} , определенного по всему множеству заданных точек характеристики преобразования.

Перечень заданных точек характеристики преобразования при измерении дифференциальной нелинейности устанавливают в стандартах или ТУ на АЩ конкретных типов.

- З.І.І.Дифференциальную нелинейность в заданной точке характеристики преобразования определяют путем нахождения отклонения
 разности действительных значений напряжения заданного и предшествующего заданному межкодовых переходов от среднего действительного значения кванта преобразования.
- 3.2. Измерение напряжений первого ($\hat{U}_{1,i}$), конечного ($\hat{U}_{1,N-1}$), заданного ($\hat{U}_{1,i}$) и смежного с заданным ($\hat{U}_{1,i-1}$) межнодовых переходов в соответствии с разделом I.
 - 3.3. Обработка результатов
- 3.3.І. Значение дифференциальной нелинейности в заданной точке характеристики преобразования $E \iota D, i$ в единицах младшего разряда (EMP) рассчитывают по формуле

$$ELD, \dot{L} = \frac{\widehat{U}_{1}, \dot{L} - \widehat{U}_{1}, \dot{L} - 1}{\widehat{U}_{1}, N - 1 - \widehat{U}_{1}, 1} \quad (N - 2) - 1, \tag{3}$$

- где ${\cal N}$ номинальное число возможных значений выходного кода ${\rm AMM}$ конкретного типа.
- 3.3.2. При использовании измерительной установки по черт.2 значение дифференциальной нелинейности $\mathcal{E}\iota D$, $\dot{\iota}$ в заданной точке

характеристики преобразования в ЕМР рассчитывают по формуле

$$E_{LD,i} = \frac{Q_{i-1}}{\sum_{K=1}^{N-2} Q_{K}} (N-2)-1$$
 (4).

- 3.4. Показатели точности измерений
- 3.4.І. Погрешность измерения дифференциальной нелинейности с установленной вероятностью 0,95 должна находиться в интервале $\pm 1/8$ EMP для АЩП с числом эквивалентных двоичных разрядов до $10, \pm 1/4$ EMP для АЩП с числом эквивалентных двоичных разрядов от II до 14 и $\pm 1/2$ EMП для АЩП с числом эквивалентных двоичных разрядов от 15 до 16 и соответствовать установленной в стандартах или ТУ на АЩП конкретных типов.
- 3.4.2. Формула для расчета показателей точности измерений приведена в справочном приложении 2.

4. ИЗМЕРЕНИЕ НЕЛИНЕЙНОСТИ

4.1. Нелинейность $\mathcal{E}_{\mathcal{L}}$ определяют путем нахождения максимального по абсолютной величине значения нелинейности в заданной точке характеристики преобразования $\mathcal{E}_{\mathcal{L}}$, определенного по всему множеству заданных точек характеристики преобразования.

Перечень заданных точек характеристики преобразования при измерении нелинейности устанавливают в стандартах или ТУ на АЩП конкретных типов.

4. Г. Л. Нединейность в заданной точке характеристики преобразования определяют путем нахождения отклонения действительного значения напряжения заданного межкодового перехода от значения напряжения заданного межкодового перехода, определяемого прямой, линеаризирующей действительную характеристику преобразования AIII.

Способ проведения линеаризирующей прямой лолжен соответствовать установленному в стандартах или ТУ на АЩІ конкретных типов.

- 4.2. Измерение напряжений первого ($\hat{U}_{1,1}$), конечного ($\hat{U}_{1,N-1}$) и заданного ($\hat{U}_{1,1}$) межкодовых переходов в соответствии с разделом I.
 - 4.3.0 бработка результатов
- 4.3.1. Значение нелинейности относительно прямой, проведенной через начальную и конечную точки характеристики преобразования для заданной точки характеристики преобразования рассчитывают по формуле

$$E_{LQ1,i} = \frac{\hat{U}_{1,i} - \hat{U}_{1,1}}{\hat{U}_{1,N-1} - \hat{U}_{1,1}} (N-2) - (i-1) . \tag{5}.$$

4.3.2. При использовании измерительной установки по черт.2 значение нелинейности относительно прямой, проведенной через начальную и конечную точки характеристики преобразования для заданной точки характеристики преобразования рассчитывают по формуле $\frac{l-t}{\sum} \mathcal{Q}_{\kappa}$

 $E_{L01,i} = \frac{\sum_{K=1}^{l-1} Q_K}{\sum_{K=1}^{N-2} Q_K} (N-2) - (i-1)$ (6).

4.3.3. Для других установленных стандартами или ТУ на АІДІ конкретных типов способов проведения линеаризирующей прямой значение $E_{L,L}$ рассчитывают по формуле, приведенной в соответствующих стандартах или ТУ.

- 4.4.Показатели точности измерений
- 4.4. І. Погрешность измерения нединейности с установленной вероятностью 0,95 должна находиться в интервале \pm 1/8 EMP для АЩІ с числом эквивалентных двоичных разрядов до 10, \pm 1/4 EMP для АЩІ с числом эквивалентных двоичных разрядов от II до 14 и \pm 1/2 EMP для АЩІ с числом эквивалентных двоичных разрядов от I5 до 16 и соответствовать установленной в стандартах или ТУ на АЩІ конкретного типа.
- 4.4.2. Формула для расчета показателей точности измерений приведена в справочном приложении 2.