

ГОСУДАРСТВЕННЫЙ СТАНДАРТ СОЮЗА ССР

МИКРОСХЕМЫ ИНТЕГРАЛЬНЫЕ

МЕТОД ИЗМЕРЕНИЯ ЧАСТОТЫ ПОЛНОЙ МОЩНОСТИ ОПЕРАЦИОННЫХ УСИЛИТЕЛЕЙ

ГОСТ 23089.15-90

Издание официальное

ГОСУДАРСТВЕННЫЙ КОМИТЕТ СССР ПО УПРАВЛЕНИЮ КАЧЕСТВОМ ПРОДУКЦИИ И СТАНДАРТАМ Москва

ГОСУДАРСТВЕННЫЙ СТАНДАРТ СОЮЗА ССР

МИКРОСХЕМЫ ИНТЕГРАЛЬНЫЕ

Метод измерения частоты полной мощности операционных усилителей

гост

Integrated circuits. Method of measuring full power frequency of operational amplifiers 23089.15-90

OKIT 62 3100

Срок действия <u>с 01.07.91</u> до 01.07.96

Настоящий стандарт устанавливает метод измерения частоты полной мощности f_P операционных усилителей (далее — OУ).

Расчет значения частоты полной мощности по известному значению максимальной скорости нарастания выходного напряжения приведен в приложении 1.

Общие требования и требования безопасности - по ГОСТ

23089.0.

1. УСЛОВИЯ И РЕЖИМ ИЗМЕРЕНИЯ

1.1. Метод основан на нахождении максимальной частоты, на которой коэффициент гармоник $K_{\rm r}$ выходного напряжения ОУ при максимальном размахе выходного напряжения не превышает значения, установленного в ТУ на ОУ конкретных типов.

Измерение fp проводят при подаче на вход ОУ переменного напряжения синусоидальной формы при инвертирующем или

неинвертирующем включении ОУ.

1.3. Коэффициент усиления схемы включения с отрицательной обратной связью $K_{y,U\,0\,c}$, при котором измеряют частоту нолной мощности f_P , выбирают из ряда 1, 2, 5, 10.

1.4. Электрический режим и условия измерения должны со-

ответствовать установленным в ТУ на ОУ конкретных тяпов.

2. АППАРАТУРА

 Измерения следует проводить на установке, электрическая структурная схема которой приведена на чертеже.

Издание официальное

Перепечатка воспрещена

*

© Издательство стандартов, 1990

 Сопротивления резисторов (R₁—R₃) в омах при инвертирующем включении ОУ должны быть выбраны из следующих условий

$$R_1 > 10 R_{\text{max } G_1};$$
 (1)

$$R_z = K_{y,U \text{ oc}} (R_1 + R_{\text{BMX}} q_1);$$
 (2)

$$R_2 = \frac{R_3 (R_1 + R_{stax G1})}{R_3 + (R_1 + R_{stax G1})},$$
 (3)

где $R_{\text{выхGI}}$ — выходное сопротивление источника переменного напряжения GI, Ом.

Сопротивления резисторов (R₁—R₃) в омах при неинвертирующем включении с коэффициентом K_{y,U oc}>1 должны быть выбраны из следующих условий

$$R_2 > 10 R_{\text{BMX } G_1}$$
; (4)

$$R_i = \frac{R_i}{K_{v,U \text{ oc}} - 1}; \qquad (5)$$

$$R_2 + R_{\text{sus } Q_1} = \frac{R_1 \cdot R_3}{R_1 + R_3}$$
 (6)

Сопротивление резистора (R₅) в омах выбирают из условия

$$\frac{1}{R_5} + \frac{1}{R_3} + \frac{1}{R_{nxPV}} + \frac{1}{R_{nxDS_0}} + \frac{1}{R_{nxP}} = \frac{1}{R_n},$$
 (7)

где $R_{\rm sx\;PV}$ — входное сопротивление измерителя PV, Ом;

R_{NX DS} — входное сопротивление устройства выборки и хранения DS, Ом;

R_{вх Р} — входное сопротивление измерителя нелинейных искажений P, Ом;

R_в — сопротивление нагрузки, установленное в ТУ на ОУ конкретных типов, Ом.

2.4. Сопротивления резисторов R_2 и R_3 в омах при неинвертирующем включении ОУ с коэффициентом K_5 , U ос =1 должны быть равны нулю, а резисторы R_1 , R_4 и устройства выборки и хранения DS исключены.

Сопротивление резистора (R₅) в омах выбирают из условия

$$\frac{1}{R_5} + \frac{1}{R_{0XPV}} - \frac{1}{R_{0XP}} = \frac{1}{R_8}.$$
 (8)

2.5. Сопротивление резистора R4 в омах выбирают из условия

$$R_4 > 100 R_2$$
. (9)

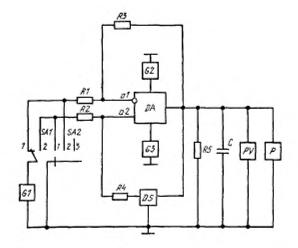
- 2.6. Допустимые отклонения сопротивления резисторов R_1 — R_5 должны быть в пределах ± 0.5 %.
- 2.7. Источник переменного напряжения G1 должен обеспечивать установление и поддержание на время измерения переменного напряжения синусовдальной формы U_1 , установленного в ТУ на ОУ конкретных типов с погрешностью в пределах ± 3 % в диапазоне частот от f_0 до f_0 .

Частоту f_0 указывают в ТУ на ОУ конкретных типов, а частоту f_0 выбирают из условия

$$f_p \geqslant 1, 1 \ f_{P \text{ max}}$$
, (10)

где f. — верхний предел измерения частоты полной мощности ОУ на установке, Гц;

 $f_{P \max}$ — максимальное значение частоты полной мощности ОУ,



ВА-проверземый ОУ; 61-источник переменного напряжения; 62, 63-источники постоявного напряжения; ВХ-устройство пыборки и хранения; РУ-немеритель переменного напряжения; Р-измеритель нединейных искажений; К1-яХ-респторы достелей; R5-резистор нагрузки провершемого ОУ; С-кондейсатор нагрузки проверменого ОУ; SAI, SAZ-устройства коммутации; а1-инвертирующий вход; а2-немивертирующий вход.

Коэффициент гармоник выходного напряжения источника G1 в диапазоне частот от f_0 до $f_*(K_{r1})$ должен удовлетворять условию

$$K_{ri} \leqslant \frac{1}{3} \cdot K_{ro \text{ max}}$$
 (11)

где Kromax — максимальное значение коэффициента гармоник выходного напряжения ОУ на частоте fo при максимальном выходном напряжении ОУ, установленное в ТУ на ОУ конкретных типов, %.

2.8. Источники постоянного напряжения G2 и G3 должны обеспечивать установление и поддержание напряжения питания, установленного в ТУ на ОУ конкретных типов, с погрещностью в пределах ±1%.

2.9. Измеритель переменного напряжения PV должен обеспечивать измерение напряжения на выходе проверяемого ОУ $U_{\text{вых}}$ с погрешностью в пределах $\pm 2\%$ в диапазоне частот от I_{Φ} до fa.

2.10. Измеритель нелинейных искажений Р должен обеспечивать измерение коэффициента гармоник напряжения на выходе проверяемого ОУ с погрешностью в пределах ±10% в диапазоне частот от fo до fo.

2.11. Емкость конденсатора (С) в пикофарадах выбирают из-

условия

$$C = C_{\text{st}} - C_{\text{p}} - C_{PV} - C_{PV} - C_{DS}, \qquad (12)$$

где C_0 — емкость нагрузки, установленная в ТУ на ОУ конкретных типов, пФ;

 C_{π} — паразитная емкость выходной цепи проверяемого ОУ,

 C_{PV} — входная емкость измерителя PV, $\pi\Phi$;

 C_P — входная емкость измерителя P, п Φ ;

 C_{DS} — входная емкость устройства выборки и хранения DS,

2.12. Устройство выборки и хранения DS и резистор R4 должны обеспечивать балансировку ОУ с погрешностью, указанной в ТУ на ОУ конкретных типов.

Устройство DS и резистор (R₄) исключают на электрической структурной схемы измерительной установки, если выполняется

условие

$$U_{\text{em max}} \cdot K_{y.U \text{ oc}} \leqslant 0.01 \ U_{\text{max} \text{ max}},$$
 (13)

где $U_{\rm cm\ max}$ — абсолютное максимальное значение напряжения смещения нуля проверяемого ОУ, В;

U_{вых max} — абсолютное маконмальное значение выходногонапряжения проверяемого ОУ, В.

2.13. Рекомендации по выбору приборов для автоматизированных измерений частоты полной мощности ОУ приведены в приложении 2.

з. ПОДГОТОВКА И ПРОВЕДЕНИЕ ИЗМЕРЕНИЯ

3.1. Подключают ОУ к измерительной установке.

3.2. Устанавливают переключатели SA1 и SA2 в положение 1 для измерения [р при инвертирующем включении ОУ или переводят переключатели SA1 и SA2 в положение 2 при измерении f. неинвертирующем включении ОУ с коэффициентом Ку, U oc > 1; или переводят переключатель SA1 в положение 2, а SA2 — в положение 3 при измерении f_P при неинвертирующем включении ОУ с коэффициентом $K_{y,U oc} = 1$.

3.3. На ОУ подают напряжения питания от источников G2 н G3

 3.4. Включают устройство выборки и хранения DS в режим выборки и компенсируют напряжение смещения нуля ОУ, при этом выходное напряжение источника G1 должно быть равис нулю.

3.5. Переводят устройство DS в режим хранения. 3.6. Подают от источника GI переменное напряжение U_1 с

частотой fo.

Измеряют измерителем PV выходное напряжение ОУ $U_{\rm sax}$ 47 коэффициент гармоник выходного напряжения ОУ K_{10} измерителем P. Увеличивают переменное напряжение U_1 на выходе источника G1 до такого значения, при котором выполняется условие

$$K_{r_0} = K_{r_0 \text{ max}}, \qquad (14)$$

где Кго, мах — максимально допустимый коэффициент гармоник выходного напряжения ОУ на частоте fo, установленный в ТУ на ОУ конкретных типов, %.

Не изменяя переменное напряжение U_1 увеличивают его частоту до такого значения f, при котором выполняется условие

$$K_{r,f} = K_{r,fP \text{ max}},$$
 (15)

где Krt — коэффициент гармоник выходного напряжения ОУ на частоте f. %:

K_{г/Р max} — максимально допустимый коэффициент гармоник выходного напряжения ОУ на частоте полной мощности f_P , установленной в ТУ на ОУ конкретных типов, %.

Регистрируют частоту переменного напряжения, равную частоте полной мощности ГР проверяемого ОУ.

4. ПОКАЗАТЕЛИ ТОЧНОСТИ ИЗМЕРЕНИЙ

 Показатели точности измерений полной мощности ОУ должны соответствовать установленным в ТУ на ОУ конкретных типов.

Интервал, в котором с установленной вероятностью 0,997 находится погрешность измерения, рассчитывают по формулам, приведенным в приложении 3,

> ПРИЛОЖЕНИЕ 1 Справочное

РАСЧЕТ ЗНАЧЕНИЯ ЧАСТОТЫ ПОЛНОЯ МОЩНОСТИ ПО ИЗВЕСТНОМУ ЗНАЧЕНИЮ МАКСИМАЛЬНОЯ СКОРОСТИ НАРАСТАНИЯ ВЫХОДНОГО НАПРЯЖЕНИЯ ОУ

Если для ОУ известно значение максимальной скорости нарастания выходного напряжения $V_{U\,\,\mathrm{выд}_*}$ то частоту полной мощности допускается рассчитывать по приближенной формуле

$$f_p = \frac{V_{U \text{ max}}}{2\pi U_{0 \text{ max}}},$$
 (16)

гле $U_{0\,\,\mathrm{max}}$ — максимальное выходное напряжение ОУ.

ПРИЛОЖЕНИЕ 2 Рекомендуемое

РЕКОМЕНДАЦИИ ПО ВЫБОРУ ПРИБОРОВ ДЛЯ АВТОМАТИЗИРОВАННОГО ИЗМЕРЕНИЯ ЧАСТОТЫ ПОЛНОЯ МОШНОСТИ ОУ

В качестве измерителя переменного напряжения PV, измерителя нелинейных искажений P и источника переменного напряжения синусондальной формы GI рекомендуется применять приборы, имеющие выход на инну IEEE—488. Для автоматизированного измерения частоты полной мощности OV рекомендуется применять следующие типы приборов: B3—63, B7—34, C5—12, Г3—122, Г4—164 или зналогичные.

приложение з Рекомендиемое

ОПРЕДЕЛЕНИЕ ПОКАЗАТЕЛЕЙ ТОЧНОСТИ ИЗМЕРЕНИЯ частоты полной мошности оу

1. Определение показателей точности

 Погрешность (б₁), вызванную неточностью установления и поддержания: переменного напряжения источника G1, рассчитывают по формуле

$$\delta_{1} = \frac{\Delta f_{P1}}{f_{P \min}}$$
, (17)

где $f_{Pl} = 3$ начение изменения частоты полной мощности Гр, вызванное неточностью установления и поддержания переменного напряже-

∫_{P тап} — минимааьное значение ∫_P проверяемого ОУ, Гц. 1.1.2. Погрешность (δ₂), вызванную неточностью установления и поддержания частоты переменного напряжения источника GI, рассчитывают по формуле

$$b_9 = b f_{G1}$$
, (18)

где δf_{G1} — относительная погрешность установления и поддержание частоты переменного напряжения источника G1.

Погрешность (б₃), вызванную неточностью установления и поддержа-ния напряження питания ОУ, рассчитывают по формуле

$$\delta_3 = \frac{\Delta f_{P2}}{I_{P \text{ min}}},$$
(19)

где 1 рг - эначение изменения 1 р, вызванное неточностью установления и поддержания напряжения питания, Гц.

1.1.4. Погрешность (δε), вызванную конечным значением коэффициента усиления К у, в ос схемы включения ОУ, рассчитывают по формуле

$$\delta_i = \frac{\Delta f_{P3}}{f_{P \text{ min}}}.$$
 (20)

где Δf_{P2} — эначение изменения f_P , вызванное ковечным значением коэффициента усиления Ку, п ос схемы включения ОУ, Га.

1.1.5. Ногрешность (δ_5) , вызванную отклонением сопротивления нагруз-ки R_5 проверяемого ОУ, рассчитывают по формуле

$$\delta_b = \frac{\delta_{fP4}}{I_{P,min}}$$
, (21)

где ΔI_{P4} — значение изменения f_{P} , вызванное отклонением сопротивления изгрузки проверяемого ОУ, Ги.

 1 1 6. Погрешность (ба), вызванную отклонением емкости нагрузки С проверяемого ОУ, рассчитывают по формуле

$$\delta_6 = \frac{\Delta f_{PS}}{f_{P \min}}.$$
 (22)

где ΔI_{PS} — значение изменения I_{P} , вызванное отклонением емкости нагруз-

1.1.7 Погрешность б₂, вызванную шумовыми параметрами проверяемого ОУ, определяют экспериментально статистической обработкой результатов измерений конкретных типов ОУ.

1.1.8. Погрешность (б₈), вызванную погрешностью измерителя PV, рассчи-

тывают по формуле

$$\delta_s = \delta_{PV}$$
, (23)

тде δ_{PV} — относительная погрешность измерителя переменного напряжения PV, 1.19. Погрешность (δ_{9}), вызванную погрешностью измерителя P, рассчитывают по формуле

$$\delta_g = \delta_D$$
, (24)

где δ_P — относительная погрешность измерителя коэффициента гармоник P. Погрешность (о₁₀), вызванную наличием гармонических искажений выходном напряжения источника G1, рассчитывают по формуле

$$b_{10} = \frac{\Delta f_{P4}}{f_{P \, \text{min}}},$$
 (25)

где $\Delta f_{PA} = 3$ начение изменения f_{P} , вызванное наличием гармонических искажений в выходном напряжении источника G1, Гц.

 Погрешность измерения
 Интервал (8₁), в котором с установленной вероятностью находится погрешность измерения частоты полной мощности, рассчитывают по формуле

$$\delta_{\Sigma} = \pm K_{\Sigma} \sqrt{\left(\frac{\delta_{1}}{K_{1}}\right)^{2} + \left(\frac{\delta_{2}}{K_{1}}\right)^{2} + \left(\frac{\delta_{3}}{K_{1}}\right)^{2} + \left(\frac{\delta_{4}}{K_{2}}\right)^{2} + \left(\frac{\delta_{5}}{K_{2}}\right)^{2} + \left(\frac{\delta_{6}}{K_{1}}\right)^{2} + \left(\frac{\delta_{7}}{K_{1}}\right)^{2} + \left(\frac{\delta_{1}}{K_{1}}\right)^{2} + \left(\frac{\delta_{1}}{K_{2}}\right)^{2} + \left(\frac{\delta_{1}}{K_{2}}\right)^{2}$$

- тде Ка коэффициент, зависящий от закона распределения погрешности измерения и установленной вероятности $P_{\rm E}$. $K_{\rm X}\!=\!2,97$ для нормального закона распределения, P = -0.997;
 - K_1, K_2 коэффициенты, зависящие от законов распределения грешностей, Для частной погрешности с нормальным законом распределения $K_1 = 2.97$. Для частной погрешности с равномерным законом распределения $K_2 = 1.72$.

ИНФОРМАЦИОННЫЕ ДАННЫЕ

1. РАЗРАБОТЧИКИ

- А. К. Атанасян, А. В. Бильштейн, В. А. Зайко, М. Н. Коробкова, Е. Г. Татевосян, И. А. Туманова
- УТВЕРЖДЕН И ВВЕДЕН В ДЕЙСТВИЕ Постановлением Государственного комитета СССР по управлению качеством продукции и стандартам от 30.03.90 № 698
- 3. Срок проверки 1995 г. Периодичность проверки 5 лет
- 4. В стандарт введен международный стандарт МЭК 748-3-86
- 5. ВВЕДЕН ВПЕРВЫЕ
- 6. ССЫЛОЧНЫЕ НОРМАТИВНО-ТЕХНИЧЕСКИЕ ДОКУМЕН-ТЫ

| Обозначение НТД, на воторый дана ссылка | Номер пункта |
|---|---------------|
| ГОСТ 23089.0—78 | Вводная часть |

Редактор Т. С. Шеко Технический редактор В. Н. Прусакова Корректор Е. А. Богачкова

Сдажо в наб. 19.04.90 Поди. в печ. 27.07.90 0,75 усл. п. в 0,75 усл. кр.-стт. 0,54 уч.-изл. л. Тир. 10.000

Ордена «Знак Почета» Издательство стандартов, 123557, Москва, ГСП, Новопресневский пер., 3 Тап. «Московский печатних», Москва, Лядин пер., 6. Зак. 1835