

МИНИСТЕРСТВО ЭНЕРГЕТИКИ И ЭЛЕКТРОФИКАЦИИ СССР  
ГЛАВНОЕ НАУЧНО-ТЕХНИЧЕСКОЕ УПРАВЛЕНИЕ ЭНЕРГЕТИКИ И ЭЛЕКТРОФИКАЦИИ

---

МЕТОДИЧЕСКИЕ УКАЗАНИЯ  
ПО ОПРЕДЕЛЕНИЮ ПОГРЕШНОСТИ ИЗМЕРЕНИЯ  
АКТИВНОЙ ЭЛЕКТРОЭНЕРГИИ  
ПРИ ЕЕ ПРОИЗВОДСТВЕ И РАСПРЕДЕЛЕНИИ

РД 34.11.325-90



О Р Г Р Э С  
Москва 1991

Р А З Р А Б О Т А Н О Всесоюзным научно-исследовательским институтом электроэнергетики (ВНИИЭ)

И С П О Л Н И Т Е Л И Л.А.БИБЕР, Ю.Е.ЖДАНОВА

У Т В Е Р Ж Д Е Н О Главным научно-техническим управлением энергетики и электрификации 12.12.90 г.

Заместитель начальника К.М.АНТИПОВ

© СПО ОРГРЭС, 1991.

---

Подписано к печати 01.08.91 Формат 60х84 1/16  
Печать офсетная Усл.печ.л.1,16 Уч.-изд.л.1,1 Тираж  
Заказ № 30/92 Издат.№ 91078

---

Производственная служба передового опыта эксплуатации  
энергопредприятий ОРГРЭС  
105023, Москва, Семеновский пер., д.15  
Участок оперативной полиграфии СПО ОРГРЭС  
109432, Москва, 2-й Кожуховский проезд, д.29, строение 6

УДК 621.311:621.3.088(083.96)

---

МЕТОДИЧЕСКИЕ УКАЗАНИЯ  
ПО ОПРЕДЕЛЕНИЮ ПОГРЕШНОСТИ  
ИЗМЕРЕНИЯ АКТИВНОЙ ЭЛЕКТРОЭНЕРГИИ  
ПРИ ЕЕ ПРОИЗВОДСТВЕ И РАСПРЕДЕЛЕНИИ

---

РД 34.11.325-90

Срок действия установлен  
с 01.08.91 г.  
до 01.08.96 г.

Настоящие Методические указания (МУ) распространяются на измерения количества активной электрической энергии переменного тока промышленной частоты, проводимые в условиях установившихся режимов работы энергосистем и при качестве электроэнергии, удовлетворяющем требованиям ГОСТ 13109-87, с помощью постоянно действующих измерительных комплексов с использованием счетчиков электроэнергии индукционной или электронной системы. В Методических указаниях приведен метод расчета погрешности измерительного комплекса.

Методические указания не распространяются на измерения электроэнергии с использованием линий дистанционной (телемеханической) передачи данных и с использованием информационно-измерительных систем.

В настоящих Методических указаниях уточнен метод расчета погрешности измерительного комплекса при определении допустимого небаланса электроэнергии, приведенный в "Инструкции по учету электроэнергии в энергосистемах". И 34-34-006-83 (М.: СПО Союзтехэнерго, 1983).

Указания предназначены для применения персоналом энергопредприятий и энергосистем Минэнерго СССР.

## I. ОБЩИЕ ПОЛОЖЕНИЯ

I.1. В состав измерительных комплексов (ИК) систем учета активной электроэнергии в качестве средств измерений (СИ) входят измерительные трансформаторы тока (ТТ) и напряжения (ТН), индукционные или электронные счетчики (С) активной электроэнергии, а также линии связи (ЛМ) между трансформаторами напряжения и счетчиками.

I.2. Схемы подключения счетчиков и трансформаторов определяются числом фаз, уровнем напряжений и токов контролируемой сети и должны соответствовать проектной документации на данный энергообъект, требованиям Госстандарта и Минэнерго СССР.

I.3. Допускаемые классы точности счетчиков и измерительных трансформаторов, а также допустимые уровни потерь напряжения в линиях связи при учете электроэнергии, приведенные в таблице, соответствуют требованиям ПУЭ ("Правила устройства электроустановок" Шестое издание. Переработанное и дополненное. (М.: Энергоатомиздат, 1986).

I.4. Должны иметься в наличии действующие свидетельства о поверке средств измерений электроэнергии либо свидетельства их метрологической аттестации в условиях эксплуатации, подтверждающие класс точности.

I.5. Условия эксплуатации счетчиков и трансформаторов (в том числе вторичные нагрузки) должны находиться в пределах рабочих условий применения согласно НТД и инструкциям применяемых типов СИ.

I.6. Оценка показателей точности измерений количества активной электроэнергии в реальных условиях эксплуатации производится по показаниям электросчетчиков и нормируемым метрологическим характеристикам счетчиков и трансформаторов.

Допускаемые классы точности счетчиков и измерительных трансформаторов,  
а также допустимые уровни потерь напряжения в линиях связи при учете электроэнергии

Наименование	Расчетный учет				Технический учет			
	Классы точности для			$\delta U$ , % $U_{ном}$	Классы точности для			$\delta U$ , % $U_{ном}$
	СА	ТТ	ТН		СА	ТТ	ТН	
Генераторы мощностью более 50 МВт, межсистемные линии электропередачи 220 кВ и выше, трансформаторы мощностью 63 МВ·А и более	0,5	0,5	0,5	0,25	1,0	1,0	1,0	1,5
Генераторы мощностью 15-20 МВт, межсистемные линии электропередачи 110-150 кВ, трансформаторы мощностью 10-40 МВ·А	1,0	0,5	0,5	0,25	2,0	1,0	1,0	1,5
Прочие объекты учета	2,0	0,5	1,0	0,5	2,0	1,0	1,0	1,5

СА - счетчик активной электроэнергии; ТТ - измерительный трансформатор тока; ТН - измерительный трансформатор напряжения;  $\delta U$  - потери напряжения в процентах от номинального значения.

## 2. МЕТОД РАСЧЕТА ПОГРЕШНОСТИ ИЗМЕРЕНИЯ ЭЛЕКТРОЭНЕРГИИ В УСЛОВИЯХ ЭКСПЛУАТАЦИИ

2.1. В качестве показателей точности измерений количества активной электроэнергии согласно МИ 1317-86 (Методические указания. Государственная система обеспечения единства измерений. Результаты и характеристики погрешности измерений. Формы представления. Способы использования при испытаниях образцов продукции и контроле их параметров. - М.: Издательство стандартов, 1986) принимаются границы, в пределах которых суммарная погрешность измерений находится с заданной вероятностью.

2.2. Результаты измерений представляются в форме

$$W; \Delta W \text{ от } \Delta W_{\delta} \text{ до } \Delta W_{\eta}; P,$$

где

$W$  - результат измерений по показаниям счетчика, кВт·ч;

$\Delta W, \Delta W_{\delta}, \Delta W_{\eta}$  - абсолютная погрешность измерений с ее верхней и нижней границей соответственно, кВт·ч;

$P$  - установленная доверительная вероятность, с которой погрешность измерений находится в этих границах.

2.3. Установленная доверительная вероятность принимается равной 0,95; доверительные границы погрешности результата измерений принимаются

$$|\Delta W_{\delta}| = |\Delta W_{\eta}| = \Delta W.$$

2.4. Суммарная абсолютная погрешность измерения количества электроэнергии ( $\Delta W$ ), кВт·ч, определяется как

$$\Delta W = \pm \delta_{ик} \frac{W}{100}, \quad (I)$$

где  $\delta_{ик}$  - суммарная относительная погрешность измерительного комплекса, %.

2.5. Предельно допускаемая погрешность ИК в реальных условиях эксплуатации ( $\delta_{ик}$ ) определяется как совокупность частных погрешностей СИ, распределенных по закону равномерной плотности (см. приложение I),

$$\delta_{ик} = 1,1 \sqrt{\sum_{i=1}^n \delta_{ор i}^2 + \sum_{i=1}^n \sum_{j=1}^{\ell} \delta_{др i j}^2} \quad (2)$$

где  $\delta_{ор i}$  - предел допускаемого значения основной погрешности  $i$ -го СИ по НТД, %;  
 $\delta_{др i j}$  - наибольшее возможное значение дополнительной погрешности  $i$ -го СИ от  $j$ -й влияющей величины, определяемое по данным НТД на СИ для реальных изменений влияющей величины, %;  
 $n$  - количество СИ, входящих в состав ИК;  
 $\ell$  - количество влияющих величин, для которых нормированы изменения метрологических характеристик  $i$ -го СИ.

2.6. В соответствии с формулой (2) числовое значение предельно допускаемой погрешности измерительного комплекса при трансформаторном подключении счетчика рассчитывается по формуле

$$\delta_{ик} = \pm 1,1 \sqrt{\delta_{р I}^2 + \delta_{р U}^2 + \delta_{р л}^2 + \delta_{р в}^2 + \delta_{ор сч}^2 + \sum_{j=1}^{\ell} \delta_{рсч j}^2}, \quad (3)$$

где  $\delta_{р I}, \delta_{р U}$  - пределы допускаемых значений погрешностей соответственно ТТ и ТН по модулю входной величины (тока и напряжения) для конкретных классов точности, %;  
 $\delta_{р л}$  - предел допускаемых потерь напряжения во вторичных цепях ТН в соответствии с ПУЭ, %;  
 $\delta_{р в}$  - предельное значение составляющей суммарной погрешности, вызванной угловыми погрешностями ТТ и ТН, %;  
 $\delta_{ор сч}$  - предел допускаемого значения основной погрешности счетчика, %;  
 $\delta_{рсч j}$  - предельные значения дополнительных погрешностей счетчика, %.

### 3. МЕТРОЛОГИЧЕСКИЕ ХАРАКТЕРИСТИКИ, ПОДЛЕЖАЩИЕ РАСЧЕТУ

3.1. Определяются предельно допускаемые значения частных погрешностей СИ, входящих в измерительный комплекс, для условий эксплуатации.

3.2. Рассчитывается доверительный интервал с предельно допускаемыми нижней  $\delta_{икн}$  и верхней  $\delta_{икв}$  границами, в котором с заданной доверительной вероятностью ( $P = 0,95$ ) находится суммарная относительная погрешность измерительного комплекса для учета электроэнергии в условиях эксплуатации.

3.3. Рассчитывается доверительный интервал с предельно допускаемыми нижней  $\Delta W_n$  и верхней  $\Delta W_g$  границами, в котором с заданной доверительной вероятностью ( $P = 0,95$ ) находится абсолютная погрешность результата измерений.

3.4. Результатами расчета являются численные значения границ доверительного интервала  $\Delta W$

### 4. ИСХОДНЫЕ ДАННЫЕ ДЛЯ РАСЧЕТА ПОГРЕШНОСТИ ИЗМЕРЕНИЯ

4.1. Расчет проводится для ИК с трансформаторной схемой подключения трехфазного счетчика электроэнергии. Классы точности ТТ и ТН пофазно равны.

4.2. Средства измерений, входящие в состав ИК, характеризуются предельно допускаемыми значениями погрешностей в соответствии с классом точности по ГОСТ 7746-89, ГОСТ 1983-89, ГОСТ 6570-75, ГОСТ 26035-83.

4.2.1. В связи с отсутствием в НТД на ТТ и ТН данных об их дополнительных погрешностях и функциях влияния при расчете используются только предельные значения допускаемых погрешностей по ГОСТ 7746-89 и ГОСТ 1983-89. При этом, если диапазон изменения первичного тока  $I_1$  известен, то для погрешностей ТТ принимаются предельные значения погрешностей для нижней границы  $I_{1\min}$  того из нормированных в ГОСТ 7746-89 диапазонов тока, внутри которого находится реальный диапазон изменения тока сети. В ином случае в ка-



честве погрешностей ТТ для расчета принимаются наибольшие из всех значений, нормированных для данного класса ТТ.

4.3. Для линий связи ТН со счетчиком электроэнергии принимаются предельно допускаемые значения погрешности напряжения в виде потерь напряжения согласно ПУЭ, равные 0,25%, 0,5% или 1,5% от  $U_{2\text{ ном}}$  (см. таблицу).

4.4. Составляющая относительной погрешности ИК, вызываемая частными угловыми погрешностями компонентов трансформаторной схемы подключения счетчика, рассчитывается по формуле

$$\delta_{\rho\theta} = 0,0291 \theta \operatorname{tg} \varphi, \quad (4)$$

$$\theta = \pm \sqrt{\theta_{\rho I}^2 + \theta_{\rho U}^2}, \quad (5)$$

где  $\theta$  - суммарный фазовый сдвиг между векторами тока и напряжения на входе счетчика, мин;  
 $\varphi$  - угол сдвига между векторами тока и напряжения контролируемой сети (первичных тока и напряжения), град;  
 $\theta_{\rho I}$  - предел допускаемого значения угловой погрешности ТТ при  $I_1 = I_{\text{мин}}$  по ГОСТ 7746-89 мин;  
 $\theta_{\rho U}$  - предел допускаемого значения угловой погрешности ТН по ГОСТ 1983-89, мин.

4.5. Погрешности индукционного счетчика определяются по нормативным данным ГОСТ 6570-75, паспортным данным или результатам поверки в рабочих условиях применения.

4.5.1. При наличии априорных сведений о параметрах контролируемой сети  $I$  и  $\cos \varphi$  значение основной погрешности индукционного счетчика принимается равным наибольшему значению допускаемой систематической погрешности класса точности по ГОСТ 6570-75 для соответствующего диапазона изменения рабочего тока счетчика при том нормативном значении  $\cos \varphi$ , какое наиболее близко к реальному. В противном случае в качестве  $\delta_{\text{орсч}}$  принимается наибольшее из всех нормированных для данного класса значений погрешности, т.е. значение при  $I = 0,1 I_{\text{ном}}$  и  $\cos \varphi = 0,5$  вкл.

При однофазной токовой нагрузке трехфазного счетчика значение погрешности  $\delta_{орсч}$  принимается по ГОСТ 6570-75 п.1.11.

4.5.2. Дополнительные погрешности индукционного счетчика при отклонении влияющих величин от нормальных значений рассчитываются с использованием функций влияния по ГОСТ 6570-75 и значений пределов изменения влияющих величин: напряжения, частоты, температуры, наклона установки счетчика, внешнего магнитного поля.

Наибольшее возможное значение дополнительной погрешности  $\delta_{рсчj}$  от влияющей величины  $\xi_l$  вычисляется по формуле

$$\delta_{рсчj} = K_{p_l} \Delta \xi_{p_l} \quad (6)$$

где  $K_{p_l}$  - предельное значение допускаемого коэффициента изменения систематической составляющей относительной погрешности счетчика по ГОСТ 6570-75, %/% или %/°C, или %/град. геом.:

$\Delta \xi_{p_l}$  - предел изменения влияющей величины в реальных или в рабочих условиях применения счетчика по НТД, % или °C, или град. геом.

4.6. Погрешности электронного счетчика определяются по данным ИУ для конкретного типа счетчика или по ГОСТ 26035-83, или по данным поверки в рабочих условиях применения

4.6.1. Предел допускаемого значения основной погрешности  $\delta_{орсч}$  (%) электронного счетчика активной энергии определяется в зависимости от  $m$  отношения произведения значений параметров реальных входных сигналов  $I$ ,  $U$  и  $\cos \varphi$  к произведению номинальных значений параметров счетчика

$$m = \frac{UI \cos \varphi}{U_{ном} I_{ном}} \quad (7)$$

и вычисляется для  $0,01 \leq m < 0,2$  по формуле

$$\delta_{орсч} = \pm K_{кл} \left( 0,9 + \frac{0,02}{m} \right), \quad (8)$$

а для  $m \geq 0,2$  определяется как

$$\delta_{орсч} = \pm K_{кл}, \quad (9)$$

где  $K_{кл}$  — класс точности счетчика.

В случае однофазной токовой нагрузки трехфазного счетчика предел допускаемого значения основной погрешности равен  $I,2 \delta_{орсч}$ .

4.6.2. Дополнительные погрешности электронных счетчиков нормированы для следующих влияющих величин: изменение температуры окружающего воздуха при отклонении от нормального  $t_{норм}$  до любого значения  $t$  в пределах рабочих условий, отклонение частоты  $\Delta f \leq 2,5$  Гц от нормального значения 50 Гц, воздействие внешнего магнитного поля индукции 5 мТ. При этом по ГОСТ 26035-83 определяются наибольшие возможные значения дополнительных погрешностей электронного счетчика

$$\begin{aligned} \delta_{рсч1} = \delta_{рсчt} &= 0,05 \delta_{орсч} \Delta t, \% \\ \delta_{рсч2} = \delta_{рсчf} &= 0,5 \delta_{орсч}, \% \\ \delta_{рсч3} = \delta_{рсчмагн} &= \delta_{орсч}, \% \end{aligned} \quad (10)$$

где  $\Delta t = t - t_{норм}$ .

**П р и м е ч а н и е .** После введения новой подготавливаемой редакции ГОСТ на электронные счетчики, расчет погрешностей производится аналогично п.4.5 на индукционные счетчики.

4.7. Примеры расчетов суммарной погрешности ИК учета электроэнергии на базе индукционного и электронного счетчика приведены в приложениях 2 и 3.

# Приложение I Обязательное

## РАСЧЕТНЫЕ ФОРМУЛЫ ДЛЯ СЦЕНКИ ПОГРЕШНОСТИ ИЗМЕРЕНИЙ

В соответствии с ГОСТ 8.009, Методическими указаниями. Характеристики погрешности средств измерений в реальных условиях эксплуатации. Методы расчета. РД 50-453-84 (М.: Издательство госстандартов, 1984) и МИ 1317-86 принимается допущение, что погрешности СИ являются случайными величинами. Факторы, влияющие на погрешности СИ, также рассматриваются как случайные и независимые величины.

I. Суммарная относительная погрешность ИК определяется как совокупность независимых частных погрешностей СИ:

$$\delta_{ик} = K(p) \sigma [\delta_{ик}] = K(p) \sqrt{\sum_{i=1}^n \sigma^2 [\delta_i]}, \quad (11)$$

где  $K(p)$  - коэффициент, определяемый принятой доверительной вероятностью и законом распределения погрешности;  
 $\sigma [\delta_{ик}]$  - среднее квадратическое отклонение (с.к.о.) случайной относительной погрешности ИК для реальных условий эксплуатации, %;  
 $\sigma [\delta_i]$  - с.к.о. случайной относительной погрешности  $i$ -го СИ, %;  
 $n$  - количество СИ, входящих в состав ИК.

2. Среднее квадратическое отклонение случайной относительной погрешности  $i$ -го СИ определяется по формуле

$$\sigma [\delta_i] = \sqrt{\sigma^2 [\delta_{oi}] + \sum_{j=1}^l \sigma^2 [\delta_{aij}]}, \quad (12)$$

где  $\sigma [\delta_{oi}]$  - с.к.о. основной относительной погрешности  $i$ -го СИ, %;  
 $\sigma [\delta_{aij}]$  - с.к.о. дополнительной относительной погрешности  $i$ -го СИ от  $j$ -й влияющей величины %;

$\ell$  - количество влияющих величин, для которых нормированы изменения метрологических характеристик  $i$ -го СИ.

3. Среднее квадратическое отклонение основной относительной погрешности  $i$ -го СИ вычисляется по формуле

$$\sigma[\delta_{oi}] = \frac{\delta_{opi}}{\kappa_i(\rho)}, \quad (13)$$

где  $\delta_{opi}$  - предел допускаемого значения основной относительной погрешности  $i$ -го СИ по НТД, %;

$\kappa_i(\rho)$  - коэффициент, определяемый законом распределения основной относительной погрешности  $\delta_{oi}$  и принятой доверительной вероятностью.

4. Среднее квадратическое отклонение дополнительной относительной погрешности  $i$ -го СИ, вызванное  $j$ -ой влияющей величиной, определяется по формуле

$$\sigma[\delta_{dij}] = \frac{\delta_{dpij}}{\kappa_{ij}(\rho)}, \quad (14)$$

где  $\delta_{dpij}$  - наибольшее возможное значение дополнительной относительной погрешности  $i$ -го СИ от  $j$ -ой влияющей величины, определяемое по НТД на СИ для реальных изменений влияющей величины, %;

$\kappa_{ij}(\rho)$  - коэффициент, определяемый законом распределения дополнительной погрешности СИ и принятой доверительной вероятностью.

5. Расчет суммарной относительной погрешности ИК ( $\delta_{ик}$ ) в процентах производится по формуле

$$\delta_{ик} = \kappa(\rho) \sigma[\delta_{ик}] = \kappa(\rho) \sqrt{\sum_{ij} \frac{\delta_{dpij}^2}{\kappa_{ij}(\rho)}} \quad (15)$$

полученной из (II) подстановкой (I2-I4), при известных или предполагаемых законах распределения частных погрешностей СИ.

6. Ввиду отсутствия в НТД данных о законах распределения погрешностей используемых СИ, ГОСТ 8.009-84 и 8.207-76 принимается допущение, что погрешности являются случайными величинами, распределенными по закону равномерной плотности, т.е. внутри интервала, ограниченного предельными значениями погрешностей, все значения равновероятны. Для расчетов допускается предположение  $K_i(p) = K_{ij}(p) = \sqrt{3}$ ,  $P=1$ .

Тогда с.к.о. погрешности ИК определяется формулой

$$\sigma[\delta_{ик}] = \frac{1}{\sqrt{3}} \sqrt{\sum_{i=1}^n \sigma_{opi}^2 + \sum_{i=1}^n \sum_{j=1}^{\ell} \sigma_{dpij}^2} \quad (16)$$

7. Распределение суммарной погрешности принимается за нормальное, если частные погрешности распределены по закону равномерной плотности и число их не менее трех. При этом допущении для принятой доверительной вероятности  $P = 0,96$  принимается  $K(P) = 1,96$ . Предельно допускаемая погрешность ИК в рабочих условиях применения по формуле (15) определяется выражением.

$$\delta_{ик} = \frac{1,96}{\sqrt{3}} \sqrt{\sum_{i=1}^n \sigma_{opi}^2 + \sum_{i=1}^n \sum_{j=1}^{\ell} \sigma_{dpij}^2} \approx 1,1 \sqrt{\sum_{i=1}^n \sigma_{opi}^2 + \sum_{i=1}^n \sum_{j=1}^{\ell} \sigma_{dpij}^2} \quad (17)$$

П р и л о ж е н и е 2  
Справочное

ПРИМЕР РАСЧЕТА ПОГРЕШНОСТИ ИЗМЕРЕНИЯ КОЛИЧЕСТВА  
АКТИВНОЙ ЭЛЕКТРИЧЕСКОЙ ЭНЕРГИИ НА БАЗЕ ИЗМЕРИТЕЛЬНОГО КОМПЛЕКСА  
С ИНДУКЦИОННЫМ СЧЕТЧИКОМ В УСЛОВИЯХ ЭКСПЛУАТАЦИИ

Данные для расчета

1. Измерительный комплекс схемы учета электроэнергии состоит из трехфазного индукционного счетчика активной энергии САЗУ-И681, подключенного через измерительные трансформаторы тока ТШВ 24 и напряжения ЭН01 06-24.

2. Результат измерений за учетный период по показаниям счетчика  $W = 100000$  кВт·ч.

3. Характеристики входных сигналов измерительного комплекса за учетный период:

$$I = (0,5 \pm 0,8) I_{ном} ;$$

$$U = (0,9 \pm 1,0) U_{ном} ;$$

$$f = 50 \pm 0,5 \text{ Гц}$$

$$\cos \varphi = 0,8 \text{ инд.}$$

Фазы сети равномерно нагружены.

4. Технические и метрологические характеристики СИ

4.1. Трансформатор тока ТШВ 24-10Р (0,2)-24000/5 УЗ  
ГОСТ 7746-89, ТУ 16-517.861-80. Класс точности обмотки для измерений С, 2.

Условия эксплуатации - в пределах нормативных по НТД.

Пределы допускаемых значений погрешностей с учетом диапазона измерения первичного тока по ГОСТ 7746-89:

$$\text{по току } \delta_{PI} = \pm 0,3 \text{ \%};$$

$$\text{по углу } \theta_{PI} = \pm 13'.$$

4.2. Трансформатор напряжения ЭН01 06-24 УЗ, ГОСТ 1983-89.  
Класс точности 0,5.

Условия эксплуатации, в том числе вторичная нагрузка, - в пределах нормативных по НТД.

Пределы допускаемых значений погрешностей по ГОСТ 1983-89:

по напряжению  $\delta_{pU} = \pm 0,5\%$ ;

по углу  $\theta_{pU} = \pm 20$

4.3. Потери напряжения в линии связи - в пределах, допускаемых ПУЭ. Принимаются предельные значения погрешностей по напряжению  $\delta_{p\theta} = 0,25\%$ .

4.4. Суммарный сдвиг фазы  $\theta$  между векторами тока и напряжения, вносимый трансформаторной схемой подключения счетчика, вычисляется по формуле (5) и составляет

$$\theta = \pm \sqrt{13^2 + 20^2} = \pm 24$$

4.5. Расчет составляющей суммарной погрешности ИК, определяемой угловыми погрешностями СИ, производится по формуле (4)

$$\delta_{p\theta} = \pm 0,0291 \cdot 24 \cdot 0,754 = \pm 0,527\%.$$

4.6. Трехфазный трехпроводный счетчик активной энергии САЗУ-ИЭ81, ГОСТ 6570-75. Класс точности I,0.

Условия эксплуатации - в пределах нормативных по НТД, а именно: пределы изменения влияющих величин:

по напряжению  $\Delta U = \Delta \xi_{p1} = \pm 10\%$  от  $U_{ном}$ ;

по частоте  $\Delta f = \Delta \xi_{p2} = \pm 1\%$  от  $f_{ном}$ ;

по температуре  $t_H = 10^\circ C$ ,  $t_\theta = 30^\circ C$ ,  $\Delta t = \Delta \xi_{p3} = \pm 10^\circ C$ ;

по отклонению оси счетчика от вертикали  $\alpha_S = \Delta \xi_{p4} = 3^\circ$  геом;

внешнее магнитное поле отсутствует.



Функции влияния по ГОСТ 6570-75 (с учетом диапазона изменения тока счетчика) в виде коэффициентов изменения погрешности от:

напряжения  $K_{pU} = K_{p1} = \pm 0,08 \text{ \%/\%};$

частоты  $K_{pf} = K_{p2} = \pm 0,18 \text{ \%/\%};$

температуры  $K_{pt} = K_{p3} = \pm 0,06 \text{ \%}/^{\circ}\text{C};$

наклона  $K_{pS} = K_{p4} = \pm 0,13 \text{ \%}/^{\circ}\text{геом.}$

В соответствии с п.4.5.1 МУ принимается предельное значение основной погрешности счетчика по ГОСТ 6570-75  $\delta_{орсч} = \pm 1,0\%.$

Дополнительные погрешности счетчика рассчитываются по формуле (6) и составляют

$$\delta_{рсч1} = K_{p1} \Delta \xi_{p1} = 0,08 \cdot 10 = \pm 0,8\%;$$

$$\delta_{рсч2} = K_{p2} \Delta \xi_{p2} = 0,18 \cdot 1 = \pm 0,18\%;$$

$$\delta_{рсч3} = K_{p3} \Delta \xi_{p3} = 0,06 \cdot 10 = \pm 0,6\%;$$

$$\delta_{рсч4} = K_{p4} \Delta \xi_{p4} = 0,13 \cdot 3 = \pm 0,39\%.$$

5. Расчет относительной погрешности измерительного комплекса учета электроэнергии.

Численное значение предельно допускаемой относительной погрешности ИК рассчитывается по формуле (3) с подстановкой значений частных погрешностей, указанных выше

$$\begin{aligned} \delta_{ИКН(В)} &= \pm 1,1 \sqrt{0,3^2 + 0,5^2 + 0,25^2 + 0,527^2 + 1^2 + 0,8^2 + 0,18^2 + 0,6^2 + 0,39^2} = \\ &= \pm 1,1 \cdot 1,693 = \pm 1,86\%. \end{aligned}$$

Для сравнения: погрешность данного ИК в нормальных условиях, т.е. без учета дополнительных погрешностей счетчика, составляет  $\delta_{ИК} = \pm 1,43\%.$

Принимается значение нижней (верхней) границы доверительного интервала, в котором с заданной вероятностью  $P = 0,95$  находится относительная погрешность канала измерения активной электроэнергии

$$\delta_{ИКН(В)} = \pm 1,9\%.$$

6. По формуле (I) определяется численное значение нижней (верхней) границы доверительного интервала, в котором с вероятностью  $P = 0,95$  находится абсолютная погрешность результата измерения электроэнергии

$$\Delta W_{H(3)} = \pm \frac{1,9 \cdot 100000}{100} = \pm 1900 \text{ кВт} \cdot \text{ч}.$$

7. Результат измерения записывается в виде:

$$W = 100000 \text{ кВт} \cdot \text{ч}; \quad \Delta W = \pm 1900 \text{ кВт} \cdot \text{ч}; \quad P = 0,95.$$

### П р и л о ж е н и е 3

#### Справочное

#### ПРИМЕР РАСЧЕТА ПОГРЕШНОСТИ ИЗМЕРЕНИЯ КОЛИЧЕСТВА АКТИВНОЙ ЭЛЕКТРИЧЕСКОЙ ЭНЕРГИИ НА БАЗЕ ИЗМЕРИТЕЛЬНОГО КОМПЛЕКСА С ЭЛЕКТРОННЫМ СЧЕТЧИКОМ В УСЛОВИЯХ ЭКСПЛУАТАЦИИ

##### Данные для расчета

1. Измерительный комплекс схемы учета электроэнергии, отпущенной с шин электростанции, состоит из электронного трехфазного счетчика электроэнергии Ф443, подключенного через измерительные трансформаторы тока ТФМ-330 Б и напряжения НКФ-330.

2. Результат измерения за учетный период по показаниям счетчика 300000 кВт·ч.

3. Характеристики контролируемой сети:

$$\begin{aligned} I &= (0,8 \div 1,0) I_{ном}; \\ U &= (1,0 \div 1,05) U_{ном}; \\ f &= 50 \pm 0,2 \text{ Гц}; \\ \cos \varphi &= 1,0. \end{aligned}$$

Система симметрично нагружена.

#### 4. Технические и метрологические характеристики СИ

4.1. Трансформатор тока ТФРМ-330 Б-VI, ГОСТ 7746-89, ТУ 16-517.929-80. Класс точности обмотки для измерений 0,2.

Условия эксплуатации - в пределах нормативных по НТД.

Пределы допускаемых значений погрешностей по ГОСТ 7746-89 с учетом диапазона изменения первичного тока:

$$\text{по току } \delta_{PI} = +0,25\%$$

$$\text{по углу } \theta_{PI} = \pm 11'$$

4.2. Трансформатор напряжения НКФ-330-83-VI-I, ГОСТ 1983-89, ТУ 16-671.003-83. Класс точности 0,5.

Условия эксплуатации, в том числе вторичная нагрузка, - в пределах нормативных по НТД.

Пределы допускаемых значений погрешностей:

$$\text{по напряжению } \delta_{PII} = \pm 0,5\%,$$

$$\text{по углу } \theta_{PII} = \pm 20'$$

4.3. Потери напряжения в линии связи ТН со счетчиком - в пределах, допускаемых ПУЭ. Принимаются предельные значения погрешностей по напряжению  $\delta_{PII} = 0,25\%$ .

4.4. Составляющая погрешности ИК, определяемая частными угловыми погрешностями элементов трансформаторной схемы подключения счетчика, в соответствии с формулой (4) МУ при  $\cos \varphi = 1$  равна нулю, т.е.  $\delta_{PII} = 0$ .

4.5. Трехфазный электронный счетчик электроэнергии Ф 443, ГОСТ 26035-83, ТУ 25-0420.012-83. Класс точности измерения активной энергии 0,5.

Условия эксплуатации - в пределах рабочих условий применения по НТД, а именно: пределы изменений по температуре  $t_H = 10^\circ\text{C}$ ,  $t_B = +50^\circ\text{C}$ ,  $\Delta t = \pm 30^\circ\text{C}$  при  $t_{норм} = +20^\circ\text{C}$ ; внешнее магнитное поле индукции 0,5 мТ.

Предел допускаемого значения основной погрешности счетчика определяется в соответствии с п.4.6.1 МУ и ГОСТ 26035-83 и составляет  $\delta_{орсч} = \pm 0,5\%$ .

Пределы дополнительных погрешностей счетчика определяются по формулам п.4.6.2 МУ и равны

$$\delta_{pсч1} = \delta_{pсч2} = 0,05 \cdot 0,5 \cdot 30 = \pm 0,75\%$$

$$\delta_{pсч2} = \delta_{pсч3} = 0,5 \cdot 0,5 = \pm 0,25\%,$$

$$\delta_{pсч3} = \pm 0,5\%.$$

5. Расчет относительной погрешности измерительного комплекса учета электроэнергии

Численное значение предельно допускаемой относительной погрешности ИК рассчитывается по формуле (3) с подстановкой значений, указанных выше:

$$\begin{aligned} \delta_{икн(в)} &= \pm 1,1 \sqrt{0,25^2 + 0,5^2 + 0,25^2 + 0,5^2 + 0,75^2 + 0,25^2 + 0,5^2} = \\ &= \pm 1,1 \cdot 1,50 = \pm 1,65\%. \end{aligned}$$

Принимается значение нижней (верхней) границы доверительного интервала, в котором с заданной вероятностью  $P = 0,95$  находится относительная погрешность комплекса измерения активной электроэнергии

$$\delta_{икн(в)} = \pm 1,7\%.$$

6. По формуле (1) определяется численное значение нижней (верхней) границы доверительного интервала, в котором с вероятностью  $P = 0,95$  находится абсолютная погрешность результата измерения электроэнергии

$$\Delta W_{н(в)} = \pm \frac{1,7 \cdot 300000}{100} = \pm 5100 \text{ кВт}\cdot\text{ч}.$$

7. Результат измерения записывается в виде:

$$W = 300000 \text{ кВт}\cdot\text{ч}; \quad \Delta W = \pm 5100 \text{ кВт}\cdot\text{ч}; \quad P = 0,95.$$