

## ГОСУДАРСТВЕННЫЙ СТАНДАРТ СОЮЗА ССР

## РЕДУКТОРЫ ОБЩЕГО НАЗНАЧЕНИЯ

методы определения уровня звуковой мощности

> ΓΟCT 27871—88 (CT CЭВ 6133—87)

Издание официальное



## ГОСУДАРСТВЕННЫЯ КОМИТЕТ СССР ПО СТАНДАРТАМ МОСКВА



#### ГОСУДАРСТВЕННЫЙ СТАНДАРТ СОЮЗА ССР

#### РЕДУКТОРЫ ОБЩЕГО НАЗНАЧЕНИЯ

Методы определения уровия звуковой мощности

General-purpose reducers, Methods for determination of sound power level ГОСТ 27871—88 (СТ СЭВ 6133—87)

OKII 41 6000

Дата введения 01.01.90

Настоящий стандарт распространяется на редукторы общего машиностроительного применения по ГОСТ 16162, механические варнаторы общего назначения и варнаторы с широкими клиновыми ремнями общего назначения.

Настоящий стандарт должен применяться вместе с ГОСТ 12.1.028, ГОСТ 12.1.027 и ГОСТ 27243.

#### 1. ПРИМЕНЕНИЕ И ВЫБОР МЕТОДОВ ИЗМЕРЕНИЯ

- 1.1. Применяемые методы измерения
- 1.1.1. Технический метод определения уровня звуковой мощности машин в свободном звуковом поле над отражающей поверхностью — по ГОСТ 12.1.026.
- 1.1.2. Ориентировочный метод определения уровня звуковой мощности машин по ГОСТ 12.1.028.
- 1.1.3. Ориентировочный метод определения уровня звуковой мощности машин с применением образцового источника звука в приблизительно свободном звуковом поле по ГОСТ 27243.
- 1.1.4. Ориентировочный метод определения уровня звуковой мощности машин с применением образцового источника звука в приблизительно диффузиом звуковом поле по ГОСТ 27243.
- 1.1.5. Технический метод определения уровня звуковой мощности в реверберационном помещении — по ГОСТ 12.1.027.
  - 1.2. Выбор методов измерения

Для определения показателей шума следует выбирать метод измерения по табл. 1.

Издание официальное

Перепечатка воспрещена

С Издательство стандартов, 1989

2 - 3192



Таблица

Норынрукмая карактерастика	Технический метод в	g   w	Ориситироводим метод с пременением образцового	Технический метом в реперерационном
	сасподном зауковом воле согласно п. 1.1.1	доле: согласно fi. 1.1.2	кеточника заука согласно пп. 1.1.3, 1.1.4	nosciacinen constitue
Характери- стика места нэмерения	Помещение с незна- чительным отражением без звукоотражающей поверхности установки кли с нею. Помещение без звуко- поглощающих облицовок V≥≥200 м³ Соблюдать измеряе- мую частоту. Свободное поле с отражающей по- верхностью установки	E 25E	Согласно п. 1.1.3— приблизительно свобод- ное поле или согласно п. 1.1.4— праблизитель- но диффузное поле. Применение в случа- ях, где условия для ме- тодов согласно пп. 1.1.1, 1.1.2 и 1.1.5 не могут быть осуществлены (на- прямер из-за мянималь- имх расстояний до огра- имх расстояний до огра- жающих поверхностей)	Реверберационное по- мещение $V > 70$ м³, $V_{mex} = 5000$ м³, $V_{mex} = 5000$ м³ $< V <$ $< 5000$ м° $< 5000$
Проверка характеристи- ки места да- мерения	Постоянияя К может определяться вычислени- ем или измерением при помощи образцового всточника звука (К≤2 дБ)	Постоянная К может определяться вычисле- нием. При б≤К≤8 тре- буется измерение для обеспечения	Контроль с примене- ннем образцового источ- няма звука при двух нэмерительных расстоя- ниях	Предварательный контроль с редуктором при двух измерительных растолниях. Окончательный контроль с применением образцового всточника звука
Учет помех	Lin-Lis>6 AB	Lin-Lu≯3 aB	Lin-Lis≥3 AB	Lim—Lin≥4 aB
	_	_		

образование

je.

входящей

# 46.6 Doodossessino

				прообъемие тара. 1
		Merog y	Метод измерения	
Пормируемая карактеристика	Технический метод в свободном звуковом поле сэгласно п. 1.1.1	Орисатировочкый метод в свободном звуковом поле сотдесно п. 1.1.2	Орментировочный метод е примешением образдового веточника двука согласно пп. 1.1.3, 1.1.4	Текнический метод в реверберационном помещении согласно л. 1.1.5
Среднее квадратическое отклоневие уровия зву-	本2 AB	±4 AB	±4, 5 AB	± 2 AB
0 23				
Измеритель- ное расстоя- няе d	Нормальный случай Но d-1 м, d≥0,25 м и d=1 d>1 м является возмож-d>1 ным	учай Нормальный случай м и d == 1 м, d ≥ 0,25 м н мож-d>1 м является воз- можным	φ≲  ×	$d > d_{min} = \sqrt{\frac{A}{5}}$

объем измерательного помещения, м.

общий уровень (суммя из уровней помех и редуктора) в точке измереняя і, дБ; уровень помех в точке вамерения с, дБ; Lim -14.

общего уровия частотной полосы (узкой, третьоктавной, октавной) с самым большим временем ревербсреперберационного помещения для эквивалентная ласцаль звукологлощения рации, ме

минимальное измерительное расстояние, м. 

Примечание, Следует выбарать целесообразную привязку привода и рабочей машины (нагрузочпри мощности редуктора 10 кВ недъзя ного механизма) подвергаемому измерсимо редуктору. Например применять приводной двигатель модиностью 100 кВ.

2

#### 2. ОБЩИЕ ПОЛОЖЕНИЯ

- Требования к контролируемому редуктору
- 2.1.1. Измерение должно проводиться при номинальном крутящем моменте и с частотой вращения, при которой достигается наивысший уровень звуковой мощности. Отклонение крутящего момента и частоты вращения допускается по согласованию с потребителем или компетентной контролирующей организацией.

2.1.2. Приводные и нагрузочные узлы измерений на испытательных стендах должны быть отрегулированы так, чтобы они соответствовали условиям эксплуатации. Допускаются отклонения по согласованию с потребителем или компетентной контролирующей организацией.

2.1.3. Вспомогательные механизмы (например маслонасосы), которые необходимы для работы редуктора, во время проведения

измерения должны работать.

#### 2.2. Аппаратура

Для измерения уровней звукового давления и уровней звука применяют шумомеры по ГОСТ 17187 с полосовыми электрическими фильграми по ГОСТ 17168 или измерительными трактами с характеристиками, соответствующими этим стандартам.

#### 3. ПОДГОТОВКА К ИЗМЕРЕНИЯМ ДЛЯ ПРИМЕНЕНИЯ МЕТОДОВ ИЗМЕРЕНИЯ В СВОБОДНОМ И ПРИБЛИЗИТЕЛЬНО СВОБОДНОМ ЗВУКОВОМ ПОЛЕ

3.1. Установка редуктора

3.1.1. Редукторы должны крепиться к фундаментам (например бетонным), собственные частоты которых отличаются от частот возбуждения так, что не оказывают влияние на результат измерения.

 З.1.2. При расположении над звукоотражающей поверхностью расстояние от редуктора до этой поверхности может составлять

0.5 d, но не более 0.5 м.

3.1.3. Требования приложения 1 распространяются на случаи установки редуктора с механическим, гидравлическим или электрическим предварительным нагружением при помощи второго редуктора того же типоразмера и передаточного отношения.

 3.1.4. В случае необходимости для приводных механизмов следует применять машины с принудительным охлаждением (венти-

лятором и др.).

3.1.5. Валы, соединяющие приводные и нагрузочные узлы с редуктором, должны быть выбраны так, чтобы исключались колебания угла поворота, которые могут нарушать работу редуктора.



- 3.2. Измерительная поверхность
- 3.2.1. Измерительная поверхность параллелепипеда должна относиться только к редуктору или редукторному агрегату согласно приложению 1.
- 3.2.2. При определении точек измерения приводные и нагрузочные механизмы должны быть учтены в качестве звукоотражающей поверхности в тех случаях, когда их проекция перпендикулярна к одной из составных поверхностей огибающего параллелепниеда составляет более половины данной поверхности.

#### 3.3. Точки измерения

- 3.3.1. Точки измерения не должны находиться в звуковой тени приводных, нагрузочных или других вепомогательных механизмов. Если такие точки измерения возникают из-за предписанной намерительной схемы, то следует изменять их расположение таким образом, чтобы обеспечивать равномерное распределение точек измерения на измерительной поверхности.
- 3.3.2. Для методов, указанных в пп. 1.1.1 и 1.1.2, точки измерения не должны находиться между редуктором и приводным механизмом, а также между редуктором и нагрузочным или вспомогательным механизмом, если расстояние от редукторов до этих механизмов меньше 2 d.
- З.З.З. Для метода, указанного в п. 1.1.2, расположение точек измерения принимают по ГОСТ 12.1.026 для восьми точек измерения.
- 3.3.4. Расстояние от точки измерения до отражающих предметов с небольшой отражающей поверхностью, например валов, трубопроводов и подобных деталей, должно быть больше или равно 0.5 d.
- 3.3.5. Для метода, указанного в п. 1.1.3, минимальное расстояние от точек измерения до звукоотражающих объектов, например приводных и нагрузочных механизмов, должно быть не менее 0.5 м.
- 3.3.6. Если для метода, указанного в п. 1.1.3, одно из нескольких мест расположения образцового источника звука по ГОСТ 27243 не может быть обеспечено, то по ГОСТ 27243 следует установить сочетание возможных мест расположения на источнике звука и возле него.
- 3.4. Проверка звукового поля и определение постоянной *К*
- 3.4.1. Проверку звукового поля и определение постоянной К проводят с учетом приводных, нагрузочных и вспомогательных механизмов, находящихся в окружении места измерения во время измерения шума редуктора.



3.4.2. Если в случае применения метода по п. 1.1.2 из-за оценки средней степени звукопоглощения постоянная K охажется в пределах

$$6 \leqslant K \leqslant 8$$
,

то К определяют путем измерения по ГОСТ 12.1.026.

3.5. Измерение и учет помех

- 3.5.1. При определении уровня помех следует учитывать уровень звука приводных, нагрузочных, вспомогательных механизмов, соединяющих валов и поверхностей установки, всех имеющихся звукоизоляционных ножухов и других ограждений.
- 3.5.2. Для определения помех от мешающих источников шума, присоединенных к редуктору, необходимо использовать один из следующих вариантов:
- обособленная работа приводного механизма без кожуха и в кожухе;
- обособленная работа нагрузочного механизма без кожуха и в кожухе;
- обособленная работа соединенных друг с другом приводного нагрузочного механизмов без кожухов и в кожухах;
- работа с присоединенным редуктором; приводной и нагрузочный механизмы, а также редуктор без кожухов; приводной и нагрузочный механизмы в кожухах;
- 5) работа с присоединенным редуктором; приводной и нагрузочный механизмы, а также редуктор без кожухов; редуктор в кожухе;
- б) работа с присоединенным редуктором; приводной и нагрузочный механизмы, а также редуктор без кожухов; в кожухах.

Если один из приведенных вариантов недостаточен для определения составляющего уровня помех, то могут быть использованы несколько вариантов в зависимости от свойств кожуха и значения уровня помех.

- 3.5.3. Во время измерения уровень помех должен быть постоянным. При непостоянном уровне помех следует определять его эквивалентный уровень.
- 3.5.4. Если для определения уровия помех требуется изменение расположения мешающих источников шума в сравнении с измерением с редуктором, необходимо использовать следующий порядок работы:
  - применение одинаковой измерительной поверхности;
- проведение измерения в точках, измерительное расстояние от которых до мешающего источника шума составляет не менее d.

Данное измерительное расстояние должно отличаться (как можно менее) от расстояния при измерении с редуктором;

 образование среднего арифметического значения уровня помех из значений данных точек измерения;



- 4) сравнение этого среднего значения уровня помех с общим уровнем (т. е. суммой из уровня редуктора и уровня помех) для отдельных точек измерения при соблюдении следующих разностей: ΔL≥6 дБ при измерении по методу согласно п. 1.1.1; ΔL≥3 дБ » » » пп. 1.1.2 и 1.1.3;
- коррекция этого измерительного значения по применяемому методу согласно пп. 1.1.1—1.1.3.
- 3.5.5. Если мешающие источники шума не могут эксплуатироваться без редуктора и непосредственное определение помех по п. 3.2.5 оказывается невозможным, учитывают помехи при измерении в ближнем поле для редуктора и мешающих источников шума по аналогии с методом, приведенным в пп. 4.1, 4.2, 4.3.1 приложения 1.

Затем суммируют значения уровней звуковой мощности отдельных мешающих источников шума. Если разность между этой суммой и значением уровня звуковой мощности редуктора из ближнего поля окажется равной или большей 6 дВ, то учет помех не требуется. Если разность окажется менее 6 дВ, то оценка результата измерения не допускается.

#### 4. ПОДГОТОВКА ИЗМЕРЕНИЯ ДЛЯ ПРИМЕНЕНИЯ МЕТОДОВ ИЗМЕРЕНИЯ В ПРИБЛИЗИТЕЛЬНО ДИФФУЗНОМ ЗВУКОВОМ ПОЛЕ И ДИФФУЗНОМ ПОЛЕ

- 4.1. Установка редуктора
- Установку редуктора проводят по пп. 3.1.1, 3.1.4, 3.1.5.
- 4.2. Точки измерения
- 4.2.1. Минимальное расстояние точек измерения  $d_{\min}$  относится при применении метода, указанного в п. 1.1.4, к середине редуктора, а при применении метода, указанного в п. 1.1.5,— к контуру редуктора.
- 4.2.2. При измерении по методу, указанному в. п. 1.1.4, точки измерения должны быть расположены как можно дальше от мешающих источников шума, но не менее 0,5 м от их контура, и по возможности ближе к редуктору.
- 4.2.3. Если для метода, указанного в п. 1.1.5, согласно ГОСТ 12.1.027 число мест установки машины  $N_s > 1$  и измерение шума редуктора возможно только на одном месте, то измерения проводят в  $N_m$  точках в зависимости от среднего квадратического отклонения  $S_m$  по таба, 2.
  - 4.3. Проверка диффузиого звукового поля
- 4.3.1. Проверку пригодности измерительного помещения проводят с учетом приводных, нагрузочных и вспомогательных межанизмов, находящихся в помещении во время измерения шумовых характеристик редуктора.



Среднее мвадратическое отклоинине	Число точек измерения
От 2,3 до 4	9
Св. 4	18

 4.3.2. Приблизительную оценку пригодности помещения проводят следующим образом:

Уровни звукового давления определяют в группах по пяти точкам измерения с расстояниями от редуктора

$$d_1 = \frac{1}{3} V^{1/3} \tag{1}$$

H.

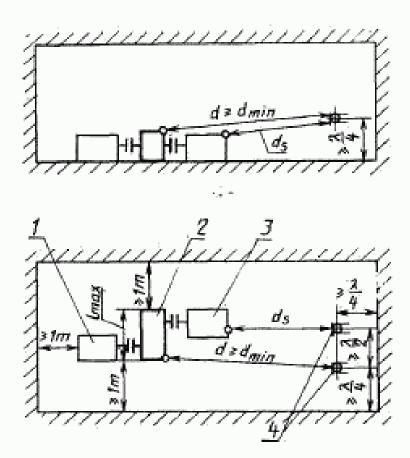
$$d_2 = \frac{2}{3} V^{1/3} \tag{2}$$

соответственно, при этом точки измерения могут находиться на радиусах вокруг редуктора, где V — объем измерительного помещения, м<sup>3</sup>.

После этого вычисляют средние значения уровня звукового давления по ГОСТ 12.1.027 для обоих расстояний.

Если средние значения рядов измерения отличаются между собой менее чем на 3 дБ, то проводят окончательную проверку пригодности помещения при помощи образцового источника звука по-ГОСТ 12.1.027.

- 4.4. Измерение и учет помех
- 4.4.1. Измерение и учет помех проводят по пп. 3.5.1—3.5.3.
- 4.4.2. Для определения уровня помех при  $d_s < d_{\min}$  расстояние между точками измерения и мешающими источниками шума  $d_s$  не должно изменяться (черт. 1).
- 4.4.3. Если при измерениях по п. 1.1.4 для определения уровня помех требуется изменение расположения мещающих источников шума по сравнению с измерением редуктора, то используют следующий порядок работы:
  - 1) использование одинаковых точек измерения;
- 2) измерение в точках, измерительное расстояние от которых до мешающих источников шума не менее d.



/ — приводной узел; 2 — редуктор; 3 — нагрузочный узел; 4 — микрофон Черт, 1

Данное измерительное расстояние должно отличаться как можно меньше от расстояния при измерении с редуктором;

- образование среднего арифметического значения уровня помех из значений данных точек измерения;
- сравнение этого среднего значения уровня помех с общим уровнем в отдельных точках и учет помех по п. 1.1.4.
   2—3192



## C. 10 FOCT 27871-88 (CT COB 6133-87)

## 5. ОЦЕНКА ЗНАЧЕНИЙ ИЗМЕРЕНИЯ

При обеспечении условий установки по п. 3.1.3 проводят оценку по методам пп. 1.1.1—1.1.3 и приложению 1.

## 6. ПРОТОКОЛ ИЗМЕРЕНИЯ

Результаты измерения по ГОСТ 23941 должны быть внесены в протокол.

Примеры оформления протоколов приведены в приложениях 2—5.



#### ПРИЛОЖЕНИЕ 1

Обязательное

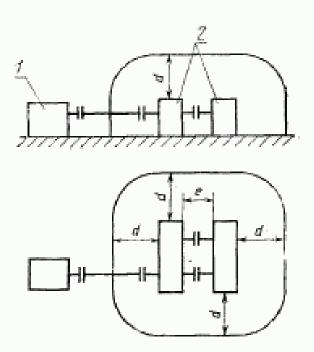
#### ОПРЕДЕЛЕНИЕ ЗВУКОВОЯ МОЩНОСТИ ОТДЕЛЬНОГО РЕДУКТОРА, ВХОДЯЩЕГО В РЕДУКТОРНЫЯ АГРЕГАТ

- Редукторный агрегат состоит из двух редукторов приблизительно одинакового типоразмера в одинакового передаточного отношения, соединенных друг с другом при помощи механического (черт. 2), гидравлического или электрического (черт. 3) нагружения кручением.
  - 2. Установка редукторов

Расстояние (e) в метрах между двумя редукторами редукторного агрегата доджно быть

$$e \le 1.5 d$$
, (3)

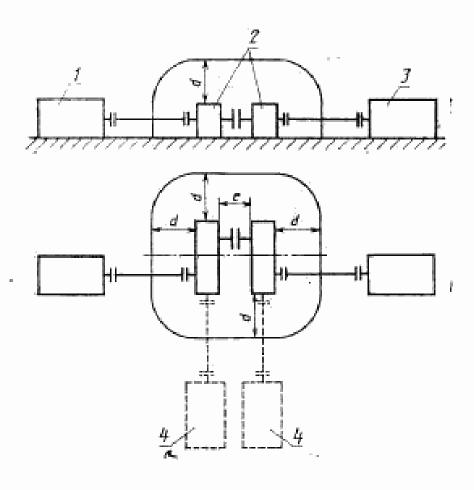
где d — измерительное расстояние, м.



I — приводной механизм; 2 — магружен тые редукторы

Черт. 2

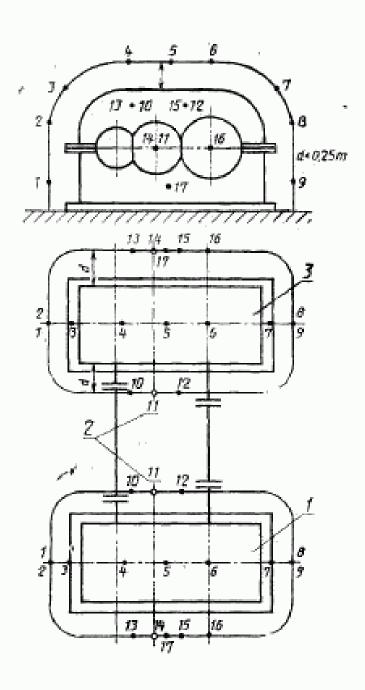
## C. 12 FOCT 27871-88 (CT C9B 6133-87)



f — двигатель (для цидинарических зубчатых релукторов);
 2 — нагруженные редукторы;
 3 — генератор (для цилинарических зубчатых редукторов);
 f — двигатель и генератор (для вожическо-цилинарических зубчатых редукторов)

Черт, 3





І — редуктор № 1; 2 — точки намерения (11) допускаются только при обеспечении безопасной работы; 3 — редуктор № 2

Черт. 4



 Определение уровня звуковой мощности редукторного агрегата

Редукторы, соединенные друг с другом по условиям, указанным в п. 2 дан-

мого приложения, предварительно считаются акустической единицей.

Определение уровня звуковой мощности данного редукторного агрегата проводят в соответствии с применяемыми методами по пп. 1.1.1—1.1.3, 3.2—3.5.5 настоящего стандарта и разд. 4 и 5 привожения 5.

4. Определение уровня звуковой мощности Lpk редук-

тора, входящего в редукторный агрегат

4.1. Точки измерения

Для разделения уровня звуковой мощности редукторного агрегата на составляющие уровни обоих редукторов проводят измерение в ближием поле. Точки измерения в ближнем поле каждого из редукторов с d < 0.25 м должны быть расположены предпочтительно перед такими поверхностями, которые излучают основную часть звуковой мощности редуктора. Рекомендованные точки измерения — по черт. 4.

4.2. Проведение измерения

4.2.1. При измерении в ближием поле микрофон направляют на объект и, во избежание возможных интерференций передвигают примерно по окружности

вокруг точки измерения при постоянном расстоянии от редуктора.

4.2.2. В каждой точке измерения определяют уровень звукового давления А и, при необходимости, октавные уровни звукового давления в октавах со средними частотами от 125 до 8000 Гц или в третьоктавах со средними частотами от 100 до 10000 Гц, или в более узких полосах. Если при измерении шума редукторного агрегата получились доминирующие частотные полосы, то для измерения в ближием поле допускается ограничиваться теми октавными или третьоктавными полосами, которые определяют уровень звукового давления.

4.2.3. Для уровней звукового давления, определяемых по п. 4.2.2, требуется

усреднение временных и местных значений.

Время усреднения для каждой вз измерительных точек должно быть не менее 10 с. Шумомер переключают на временную нормировку (медленио). Если поиззания шумомера колеблются в диапазоне 5 дВ, то результатом измерения может считаться среднее между максимальным и минимальным значениями. При колебаниях до 10 дВ применяют интегрирующие приборы.

4.3. Оценка.

4.3.1. Средний уровень звукового давления ( $\mathcal{L}_k$ ) в децибелах в ближием поле вычисляют для наждого из редукторов по формуле

$$\overline{L}_{k} = 10 \text{ ig} \left( \frac{1}{n} \sum_{l=1}^{n} 10^{0.1L} t_{lN} \right).$$
 (4)

где N -- номер редуктора (1 или 2) редукторного arperara;

и — число точек измерения в ближнем поле для каждого из редукторов;

 $L_{IN}$  — уровень звукового давления в точке измерения в ближием поле (см. приложение 1, п. 4.2).

Если значения  $L_{1N}$  между собой отличаются не более чем на 7 дБ, то допускается вместо формулы (4) применять формулу

$$\overline{L}_{k} = \frac{1}{n} \sum_{\ell=1}^{n} L_{\ell N}, \qquad (5)$$

4.3.2. Среднее квадратическое отклонение  $(S_{mk})$  для редуктора определялот по формуле

$$S_{m} := \sqrt{\frac{1}{n-1} \sum_{i=1}^{n} (L_{iN} - \overline{L}_{k})^{2}} . \tag{6}$$



Если  $S_{mk} > [3 д B]$ , то требуется увеличить число точек измерения при соблюдении равномерного их расположения вокруг каждого редуктора до достижения  $S_{mk} \leqslant [3 д B]$ .

4.3.3. Разность средних уровней звукового давления (ΔL) в децибелах в ближнем поле обоих редукторов редукторного агрегата определяют по формуле

$$\Delta \overline{L} = [\overline{L}_1 - L_2]. \tag{7}$$

4.3.4. Уровень звуковой мощности  $(L_{p,k})$  в депибелах отдельных редукторов k-го редукторного агрегата определяют по формулам (8)—(12).

Для случая

$$\Delta L \leq 1.45$$

следует

$$L_{P_1} = L_{P_2} = L_P - 3,$$
 (8)

где  $L_{F1}$  — октавный или третьоктавный уровень звуковой мощности или уровень звуковой мощности A редуктора 1;

 $L_{PP}$  — октавный или третьоктавный уровень звуковой мощности или уровень звуковой мощности A редуктора 2;

уровень звуковой мощности и редуктора 2,  $L_P$  — октавный или третьоктавный уровень звуковой мощности или уровень звуковой мощности A редукторного вгрегата.

В случае

$$\overline{L}_1 > \overline{L}_2$$
,

следует

$$L_{P_1} = L_{P_2} = 2.$$
 (9)

 $L_{P2}$  не является определимым.

При  $\overline{L}_2 > \overline{L}_1$  следует:

$$L_{P2} = L_P - 2$$
, (10)

 $L_{P1}$  не является определимым.

В случае  $\Delta L > 6$  дБ

следует для более шумонитенсивного редуктора

$$L_{P} = L_{P} = 0.5$$
 (11)

包裹的

$$L_{Pb} = L_P - 0.5.$$
 (12)

4.3.5. Погрешность измерения уровня звуковой мощности отдельного редуктора редукторного эгрегата повышается в сравнении с ГОСТ 23941 согласно табл. 3.

Д	B <sup>*</sup>
Разность средних уровней звукового давления, полученных при измерении в ближнем поле обоих редукторов, а $\overline{L}$	Уведичение среднего квадратического отклонения уровия авуковой мощности
До 1 Св. 1 до 6 Св. 6	±1,2 ±1,0 ±0,5

4.4. Протокол измерения Результаты измерения согласно ГОСТ 23941 должны быть внесены в про-TOROA.

Пример оформления протокола приведен в приложения 5.

ПРИЛОЖЕНИЕ 2 Справочное

#### протокол

по техническому и ориентировочному методам измерения в свободном звуковом поле по гост 12.1.26, гост 12.1.028

Организация	<u> </u>
Дета	
Измеряющий персонал (фамилия)	
№ редуктора (ов)	
Обозначение редуктора	
Год выпуска	
Тип приводного узла	
Тип нагрузочного узла	
Номинальная мощность редуктора	
Фактическая мощность редуктора	
Номинальная частота вращения редуктора	
Фактическая частота вращения редуктора	
Измерение проводится при расположении редуктора	(нужное подчеркнуть)
в помещении на жестком фундаменте с виброизоляцией на открытом месте	в эксплуатационных условиях в условиях испытатель-
as orkpaton meete	ного стенда
Применяемый метод измерения: технический	ориентировочный
Степень точности	
Удостоверение клеймения	
Аппаратура: Шумомер, тип	
срок действия до	
Микрофон, тип	
срок действия до	
Фильтр, тип	
срок действия до	
Самописец уровия, тип	
Измерительное расстояние $d=\ldots, M$ или взмеритель измерительной поверхности $S=\ldots, M^2$ . Результаты измерения оформляются в виде табл. 4.	ыный раднус <i>R</i> ⇒и.

									P 10 37 88, 10 0
Средиях часто октавной поло $t_{m, \text{омт}}$ . Га	VTA CM	125	250	500	1000	2000	4000	8000	Уровень звука
Средняя часто третьоктазной по / <sub>т. тр</sub> . Гц	та клюсы	100 125 160	200 250 315	400 500 630	800 1000 1250	1600 2000 2500	3150 4000 5000	6300 5000 10000	ALAS° дБ(AS)
Измеритель- ное значение общего уровия $L_{1m}$ , дБ(S)	Точки измерения <i>i</i> (1, , <i>n</i> )								
Измерительное значение уровия помех $L_{is}$ , дБ(S)	Точки измерения і (1, , n)								
Средний уровен помех $L_{min}$ дБ(	ib S)								
Уровень зву- кового дав- ления редук- тора $L_t = -L_{tm} - \Delta$ , $\Delta$ определяет- ся во ГОСТ 12.1.028	Точки измерения <i>i</i> (1, , <i>n</i> )								

Если при измерении уровия помех расположение мещающих источников шума не изменяется в сравнении с измерением шума с редуктором, то следует определять уровень звукового давления редуктора  $L_i$  из  $L_{in}$  и  $L_{in}$ .

Если при измерении уровня помех расположение мещающих источников звука должно быть язмерено в сравнении с измерением шума с редуктором, то следует определять уровень звукового давления редуктора  $L_t$  из  $L_{tm}$  и  $L_{ms}$ .

100 mm (2) m	лжение	487	100
\$6.00 P. S.	ALCOHOLD BY AN ARCHITECTURE	A STATE OF THE STA	- 46
	CONTRACTOR OF STREET	A THE COR.	-

									7 Tuba. 4.
Средния част октавной поле $f_{m, out}$ . Ги	3C6I	125	250	500	1000	2000	4009	8000	Уровень звука
Средняя часто третьоктавной по І <sub>т тр</sub> . Га	рта Олосы	100 125 160	200 259 315	400 500 630	800 1000 1250	1600 2000 2500	3150 4000 5000	6200 8000 10000	AZAS* EB(AS)
К, дВ, определ по ГОСТ 12.1.0	ія:отся 28								
	ровень кления								
L <sub>p==</sub> L <sub>m</sub> +10lg дБ(S)	S <sub>o</sub>								
Относительная частотная характеристи-	B OKTRBBK	-16,1	<b>—8</b> ,6.	-3,2	0	<del>-</del> 1,2	<b>+</b> 1	-1,1	
ка (индекс А)		-19,1 -16,1 -13,4	10,9 8,6 6,6	-4,8 -3,2 -1,9	-0,8 0 0,6	1 1,2 1,3	1,2 1 0,5	-0,i -1,1 -2,5	
Уровень звуково мощности $A$ $L_{FA} = L_{F} + \Delta L_{A}$ , $E_{F} = E_{F} + \Delta L_{A}$	d								

ПРИЛОЖЕНИЕ 3 Справочное

#### протокол

#### по ориентировочному методу измерения с применением ОБРАЗЦОВОГО ИСТОЧНИКА ЗВУКА ПО ГОСТ 27243

Организация	
Измеряющий персонал (фамилия)	
Обозначение редуктора	
Тип приводного механизма	
Тип нагрузочного механизма	
Номинальная мощность редуктора	
Фактическая мощность редуктора	
Номинальная частота вращения редуктора	
Фактическая частота вращения редуктора	
Измерение проводится при расположении	редуктора (нужное подчеркнуть)
в приблизительно свободном звуковом поле	на жестком фундаменте
в приблизительно диффузиом звуковом поле	с виброизоляцией
в эксплуатационных условиях	в условиях испытательного стенда
Степень точности	
Удостоверение клеймения	
Авларатура: Шумомер, тип	
срок действия до	
Микрофон, тип	
Фильтр, тип	
Самописец уровия, тип	
Образцовый источник звука, ти	п
Измерительное расстояние до кон- д	о центра редуктора d <sub>min</sub> м

тура редуктора  $d = \dots$  м

Результаты измерения оформляются в виде табл. 5.

Таблица 5

Средняя час ожтавной по Гм окт. Г	лосы	125	250	500	1000	2000	4000	8000	S(AS)
Средняя час третьоктавной г <sub>и тр</sub> , Г	полосы	108 125 160	206 250 315	480 500 630	800 1000 1250	1608 2000 2500	3150 4000 5000	6300 8000 10000	V poweria sayka ALAS : AB(AS)
Измеритель- ное значение общего уровия $L_{\ell m}$ , дБ(S)	Точки измерения <i>i</i> (1, , <i>n</i> )								
Измерительное значение уровня помех $L_{in}$ дБ(S)	Точки намереная (								
Средний уровен L <sub>ma</sub> , дБ(S)	ть помех								
Уровень зву- кового давле- ния редуктора $L_i = L_{im} - K_s$ . дБ(S) $K_s$ определя- ется по ГОСТ 12.1.026	Точки измереняя і (1, , n)								i.

Если при измеренни уровня помех расположение мещающих источников шума не изменяется относительно редуктора, то следует определять уровень звукового давления редуктора  $L_i$  из  $L_{im}$  и  $L_{im}$ .

Если при измерении уровня помех расположение мешающих источников шума должно быть измерено относительно редуктора, то следует определять уровень звукового давления редуктора  $L_i$  из  $L_{im}$  и  $L_{im}$ 

$\Pi$ :	водоля	CAN NA	ra64	A
20.00	Martine and the state of the same	TRANSPORT BLANK NAT	A SHARE WAS A STATE OF	- 944

Продолжение табл.									PGGA. 5
Средняя частота октавной долосы $f_{\rm NLOHT}$ , Гц		125	250	500	1000	2000	4000	8000	の(の) お(の) お(の)
Средияя час третьоктавной $f_{\rm th}$ $_{\rm Tp}$ , $\Gamma_{\rm t}$	полосы	100 125 160	200 250 315	400 500 630	800 1000 1250	1600 2000 2500	3150 4000 5000	6300 8000 10000	Yponen, 28728 ALAS, AB(AS)
Средний уровен колого давления торя $L_{\infty}$ , дБ(S)	а редук-								
Уровень звуковой мощ- ности образцового ис- точника звука согласно технического паспорта $L_{PR}$ , дБ (S)									
Измеренный уровень зву- кового давле- ния образцо- вого источника звука на мес- те его распо- ложения 1 Lin, дБ(S)	Точки измерения і (1, п)								
Измеренный уровень зву- кового давле- ния образцо- вого источника звука на мес- те его распо- ложения 2 $L_{IR}$ , дБ(S)	Точки измерения і (1, , п)								

## Продолжение табл. 5

									2 2 110 111 0
Срединя частота октявной полосы /ж рыт. Го.		125	250	500	1000	2000	4000	8000	ayna (AS)
Средняя час третьожтавной : / <sub>истр.</sub> Го	волосы	100 125 160	200 250 315	400 500 530	800 1000 1250	1600 2000 2500	3150 4000 5000	6300 8000 10000	Yponema nayka ALAS: AE(AS)
Измеренный уровень зву- кового давле- ния образцо- вого источника звука на мес- те его распо- ложения п Lin, дБ(S)	Точки измерения (								
Срединй уровен кового давления цового всточния ка, полученный мест его распол и точек измерен $L_{m.R.}$ дБ(S)									
Уровень звуков вости редуктора $L_P = L_m + L_{PS} - $ AB(S)									

#### C. 24 FOCT 27871-88 (CT C9B 6133-87)

#### Продолжение табл. 5

Среденя частота октавной полосы /m онт. Гц		125	250	500	1000	2000	4000	8000	AS)
Средняя час третьоктавной <sub>эт тр</sub> . Га	полосы	100 125 160	200 250 315	400 500 630	800 1000 1250	1600 2000 2500	3150 4000 5000	6300 8000 10000	Yponena sayka A LAS AB(AS)
Относительная частотная ха-	B OKTSBSX	16,1	-8,6	-3,2	0	1,2	1	-1,1	
рактеристика (индекс A) L <sub>A</sub> , дБ	в треть- октавах	-19,1 -16,1 -13,4	—10,9 —8,6 —6,6	-4,8 -3,2 -1,9	-0,8 0 0,6	1,2 1,3	1,2 1 0,5	-0,1 -1,1 -2,2	
Уровень звуковой мощ- ности А $L_{PA} = L_P + L_A$ , дБ(AS)									

ПРИЛОЖЕНИЕ 4 Справочное

#### протокол

### по техническому методу измерения в реверберационном помещении по гост 12.1,027

Организация
Измеряющий персонал (фамилия)
Дата
Обозначение редуктора
№ редуктора (ов)
Тип приводного узла
Год выпуска
Тяп нагрузочного узла
Номинальная мощность редуктора
Фактическая мощность редуктора
Номинальная частота вращения редуктора
Фактическая частота вращения редуктора
Измерение проводится при расположении редуктора (нужное подчеркнуть)
на жестком фундаменте
в эксплуатационных условнях
с виброизоляцией
в условиях ислытательного стенда
Степевь точности
Удостоверение клеймения
Аппаратура: Шумомер, тип
срок действяя до
Микрофон, тип
срок действая до
Фильтр, тип
ерок действия до
Самовисец уровня, тип
Образцовый источник звука, тип
Измерительное расстояние до контура редуктора $d \mapsto \dots м$ Определение уровия звуковой мощности с применением площеди звуковогло-
исяня A — образцового источника звука

•									
Средняя частота октавной полосы $I_{\rm IS-ONT}$ . Гц		125	250	,500	1000	2000	0000	8000	ByKe (AS)
Средняя частот: третьоктавной пол- / <sub>т тр</sub> , Гц	рсы	100 125 160	200 250 315	400 500 630	800 1000 1250	1600 2000 2500	3150 4000 5000	6300 8000 10000	Sporeth asyna ALAS: nB(AS)
Измерительное значение общего уровия $L_{lm}$ , дБ(S)	Точки измерения ( (I,п)								
Измерительное значение уровия помех $L_{is}$ , дВ(S)	Точки измерения і (1, п)								
Средний уровень п Lm 4, дБ(S)	юмех								
Уровень редуктора $L_i = L_{im} - \Delta$ , дБ(S) определяется по ГОСТ 12.1.027	Точки измерсиня і (1, , п)			The second secon					

Есля при измерении уровня помех расположение мешающих источников шума не измеряется относительно редуктора, то следует определять уровень звукового давления редуктора  $L_i$  из  $L_{in}$  и  $L_{in}$ .

Если при измерении уровня помех расположение мешающих источников шума полжно быть измерено относительно редуктора, то следует определять уровень звукового давления редуктора  $L_i$  из  $L_{im}$  и  $L_{ms}$ .

Продолжение табл. 6

						, , , , , , , , , , , , , , , , , , ,		
Средняя частота октавной полосы $f_{m \text{ окт}}$ , $\Gamma_{\mathbf{q}}$	125	250	500	1000	2500	4000	8000	(AS)
Средняя частота гратьоктациой полосы / <sub>м тр</sub> , Гц	100 125 160	200 250 315	400 500 630	800 1000 1250	1600 2000 2500	3150 4000 5000	6300 8000 10000	Vposent andra ALAS AB(AS)
Средний уровень зву- кового давления редук- тора, используя $L_i$ с применением площади авукопоглощения $L_m$ , $\mathbf{д}\mathbf{S}(\mathbf{S})$								
Затухание звука 10 ig — A, дБ(S) по ГОСТ 12.1.027								
Средний уровень звукового давления редуктора, непользуя $L_{t_0}$ с применением образцового источника звука $L_{zt}$ , д $\mathbf{E}(\mathbf{S})$								
Уровень звуковой мощ- ности образдового ис- точника эвука согласно удостоверению $L_{PR}$ , $\mathbf{x}\mathbf{b}(\mathbf{S})$								
Измеренный уровень звукового давления образ- цового источника звука $L_{IR}$ , дБ(S)								

#### C. 28 FOCT 27871-88 (CT C3B 6133-87)

100	- 4	<i>сакение</i>		- 48
0.0	and the self-land		a desirable del	-
8.61	BANGARAT KA	化邻氯甲烷基磺胺	4.141.1.41.	. 1945

Средная частота октавной полось / <sub>т. окт</sub> . Гц	k d	125	250	500	1000	2000	4000	8000	8578.8 (A.S.)
Средняя частота третьоктавной поле	) 00.6d	600 125 460	200 250 315	400 500 630	800 1000 1250	1600 2000 2500	3150 4000 5000	6300 8000 10000	Promese serve
Средний уровень дового источника $L_{16.8}$ , дБ(S)	образ- звука								
Отвосительная частотная харак-	в октавах	-16,1	-8,6	-3,2	o	1,2	1	-1,1	
теристика (ий- декс А) ΔL <sub>A</sub> , дБ	в треть- октавах	-19,1 -16,1 -13,4	10,9 8,6 6,6	-4,6 -3,2 -1,9	0,8 0 0,6	1 1,2 1,3	1,2 1 0,5	0,1 1,1 2,2	
Уровень звуковой ности $A$ $L_{FA} = L_F = \Delta L_A$ , дБ (AS)	мощ-								

ПРИЛОЖЕНИЕ 5 Справочное

#### протокол

#### по определению звуковой мощности отдельных редукторов, входящих в редукторный агрегат

Данный метод применяется для определения уровней звуковой мошности отдельных редукторов по измерениям уровня звука вагруженного агрегата в свободном звуковом поле по пп. 1.1.1—1.1.3.

Таблица 7 Сведияя частота 125 250 500 1000 20004000 8000 октавной полосы  $f_{mi, GKT}$ ,  $\Gamma m$ Свединя частота 200 800 1600 400 3150 6300 100 третьоктавной полосы /m тр. Гц 125 250 600 1000 2000 4000 8000 160 315 680 12502500.5000 100000Звуковая мощность нагруженного редукторного агрегата  $L_P$ , д $\bar{\mathbf{b}}$ Средний уровень звукового давлення редук-тора I, определенный измерением в ближнем поле  $L_1$ , дБ(S) Срединй уровень звуко-, вого давления релуктора 2, определенный измерением в ближнем none  $L_2$ , AB(S)Разность уровней  $\Delta L = |L_1 - L_2|$ ,  $\pi B$ 

400

#### C. 30 FOCT 27871-88 (CT C3B 6133-87)

Продолжение табл. 7 Средняя частота октанной полосы 125 -250 500 1000 2000 4000 8000 f<sub>m.o.e.τ</sub>. Γα Средняя частота 800 1000 1250 400 500 630  $1600 \\ 2000$ 100 125 160 200 250 315 3150 6300 третьоктавной полосы 4000 8000  $I_{\rm ps. rp.}$   $\Gamma u$ 2500 5000 10000 Звуковая мощность более шумного из редукторов 1 или 2  $L_{P1, 2} = L_P \text{ BB}(S)$ OKTABBX -16.1-8.6-3,20 1,2 ì 1.1Относительная частотная харак-82 теристика (индекс А) 19,1 -10,9 -8,6 -6,6  $^{4,8}_{3,2}$ 0.81,2 $\Delta L_A$ , AB0,1-16,1  $_{1,3}^{i,2}$  $\substack{1,1\\2,2}$ 

B tperbookTabax Уровень звуковой мощности А более шумного из редуктора 1 или 2  $L_{PA}$  ,  $x = L_{P}$  ,  $z + \Delta L_A$  , AB(AS)

-13,4

0.6

0,5

Корректирующее значение  $\Delta L_P = 3$  дБ для  $\Delta \tilde{L} \leq 1$  дБ,  $\Delta L_P = 2$  дБ для 1 дБ $<\Delta \overline{L}<6$  дБ,  $\Delta L_P=0.5$  дБ для  $\Delta \overline{L}>6$  дБ.

Погрешность измерений звуковой мощности  $\pm 1,2$  для  $\Delta L_F = 3$  д $B; \pm 1$  для  $\Delta L_{P} = 2$  nB,  $\pm 0.5$  nar  $\Delta L_{P} = 0.5$  nB.

ПРИЛОЖЕНИЕ 6 Обязательное

#### СВЕДЕНИЯ О СООТВЕТСТВИИ ССЫЛОК НА СТАНДАРТЫ СЭВ ССЫЛКАМ НА ГОСУДАРСТВЕННЫЕ СТАНДАРТЫ

Раздел, в которож приведена ссылка	Обозначение стандарта СЭВ	Обозначение государственного стандарта
1	CT C9B 1412—78 CT C9B 1413—78 CT C9B 1414—78 CT C9B 5621—86	FOCT 12.1.026—80 FOCT 12.1.028—80 FOCT 12.1.027—80
3 4 6	CT C9B 5621—86 CT C9B 5621—86 CT C9B 1414—78 CT C9B 541—77	FOCT 27243—87 FOCT 12.1.026—80 FOCT 27243—87 FOCT 12.1.027—80 FOCT 23941—79

#### информационные данные

- ВНЕСЕН Министерством станкостроительной и инструментальной промышленности СССР
- Постановлением Государственного комитета СССР по стандартам от 27.10.88 № 3579 стандарт Совета Экономической Взаимопомощи СТ СЭВ 6133—87 «Редукторы общего назначения. Методы определения уровня звуковой мощности» введен в действие непосредственно в качестве государственного стандарта
  СССР с 01.01.90
- Срок проверки 1995 г., периодичность проверки — 5 лет
- 4. ССЫЛОЧНЫЕ НОРМАТИВНО-ТЕХНИЧЕСКИЕ ДОКУМЕН-

Обозначение НТД, на который дана ссылка	Номер пушкта, приложения
FOCT 12.1.026—80	Вводная часть, пл. 1.1.1; 3.3.3, 3.4.2
FOCT 12.1.027—80	Вводная часть, пл. 1.1.5, 4.2.3, 4:3.2
FOCT 12.1.028—80	Вводная часть, пл. 1.1.2
FOCT 23941—71	Пп. 4.3.5, 4.4.6, приложение 1
FOCT 27243—87	Вводная часть, пп. 1.1.3, 1.1.4, 3.3.6



#### Редактор *М. В. Глушкова* Технический редактор *М. И. Максимова* Корректор *Е. И. Евтеева*

Сдано в наб.: 18.11.88 Подп. и поч. 16.01.89 2,25 усл.: и. л. 2,25 усл. кр.-отт. 1,63 уч.-изд. ж. Тир. 12.000

Ордева «Знан Почета» Издательство стандартов, 123846, Москва, ГСП, Новопресменский пер., 3 Тив. «Московский печатник». Москва, Лялия пер., 6. Зак. 3192

