
МЕЖГОСУДАРСТВЕННЫЙ СОВЕТ ПО СТАНДАРТИЗАЦИИ, МЕТРОЛОГИИ И СЕРТИФИКАЦИИ
(МГС)

INTERSTATE COUNCIL FOR STANDARDIZATION, METROLOGY AND CERTIFICATION
(ISC)

М Е Ж Г О С У Д А Р С Т В Е Н Н Ы Й
С Т А Н Д А Р Т

ГОСТ
31704—
2011
(EN ISO 354:2003)

МАТЕРИАЛЫ ЗВУКОПОГЛОЩАЮЩИЕ

Метод измерения звукопоглощения в реверберационной камере

(EN ISO 354:2003, MOD)

Издание официальное



Москва
Стандартинформ
2014

Предисловие

Цели, основные принципы и основной порядок проведения работ по межгосударственной стандартизации установлены ГОСТ 1.0—92 «Межгосударственная система стандартизации. Основные положения» и ГОСТ 1.2—2009 «Межгосударственная система стандартизации. Стандарты межгосударственные, правила и рекомендации по межгосударственной стандартизации. Правила разработки, принятия, применения, обновления и отмены».

Сведения о стандарте

1 ПОДГОТОВЛЕН Некоммерческим партнерством «Производители современной минеральной изоляции «Росизол» на основе собственного аутентичного перевода на русский язык европейского регионального стандарта, указанного в пункте 4

2 ВНЕСЕН Техническим комитетом по стандартизации ТК 465 «Строительство»

3 ПРИНЯТ Межгосударственной научно-технической комиссией по стандартизации, техническому нормированию и оценке соответствия в строительстве (приложение к протоколу от 8 декабря 2011 г. № 39)

За принятие проголосовали:

| Краткое наименование страны по МК (ИСО 3166) 004—97 | Код страны по МК (ИСО 3166) 004—97 | Сокращенное наименование национального органа государственного управления строительством |
|---|------------------------------------|--|
| Азербайджан | AZ | Государственный комитет градостроительства и архитектуры |
| Армения | AM | Министерство градостроительства |
| Казахстан | KZ | Агентство по делам строительства и жилищно-коммунального хозяйства |
| Киргизия | KG | Госстрой |
| Молдова | MD | Министерство строительства и регионального развития |
| Россия | RU | Министерство регионального развития |
| Таджикистан | TJ | Агентство по строительству и архитектуре при Правительстве |
| Узбекистан | UZ | Госархитектстрой |
| Украина | UA | Министерство регионального развития и строительства |

4 Настоящий стандарт является модифицированным по отношению к европейскому региональному стандарту EN ISO 354:2003 Acoustics — Measurement of sound absorption in a reverberation room (Акустика. Измерение звукопоглощения в реверберационной камере) путем изменения отдельных положений указанного стандарта и внесения дополнительных положений, объяснение которых приведено во введении.

Наименование настоящего стандарта изменено относительно наименования европейского регионального стандарта для приведения в соответствие с ГОСТ 1.5—2001 (подраздел 3.6).

Тексты аутентичного перевода структурных элементов европейского регионального стандарта, не включенных в текст настоящего стандарта, приведены в дополнительном приложении ДА.

Перевод с английского языка (en).

Степень соответствия — модифицированная (MOD)

5 Приказом Федерального агентства по техническому регулированию и метрологии от 29 ноября 2012 г. № 1515-ст межгосударственный стандарт ГОСТ 31704—2011 (EN ISO 354:2003) введен в действие в качестве национального стандарта Российской Федерации с 1 июля 2013 г.

6 ВВЕДЕН ВПЕРВЫЕ

Информация об изменениях к настоящему стандарту публикуется в ежегодном информационном указателе «Национальные стандарты», а текст изменений и поправок — в ежемесячном информационном указателе «Национальные стандарты». В случае пересмотра (замены) или отмены настоящего стандарта соответствующее уведомление будет опубликовано в ежемесячном информационном указателе «Национальные стандарты». Соответствующая информация, уведомление и тексты размещаются также в информационной системе общего пользования — на официальном сайте Федерального агентства по техническому регулированию и метрологии в сети Интернет

© Стандартинформ, 2014

В Российской Федерации настоящий стандарт не может быть полностью или частично воспроизведен, тиражирован и распространен в качестве официального издания без разрешения Федерального агентства по техническому регулированию и метрологии

Содержание

| | |
|---|----|
| 1 Область применения | 1 |
| 2 Нормативные ссылки | 1 |
| 3 Термины и определения | 1 |
| 4 Сущность метода | 2 |
| 5 Частотный диапазон | 3 |
| 6 Испытательное устройство. | 3 |
| 6.1 Реверберационная камера и диффузность звукового поля | 3 |
| 6.2 Образцы для испытания | 4 |
| 6.3 Температура и относительная влажность | 4 |
| 7 Измерение времени реверберации | 4 |
| 7.1 Общие положения | 4 |
| 7.2 Метод прерываемого шума | 5 |
| 7.3 Метод интегрирования импульсных откликов | 6 |
| 7.4 Оценка времени реверберации на основе кривых спада. | 8 |
| 8 Обработка результатов. | 8 |
| 8.1 Методика расчета | 8 |
| 8.2 Точность измерений | 9 |
| 8.3 Представление результатов испытаний | 10 |
| 9 Отчет об испытаниях | 11 |
| Приложение А (обязательное) Диффузность звукового поля в реверберационной камере. | 12 |
| Приложение В (обязательное) Схемы размещения образцов при измерении звукопоглощения | 13 |
| Приложение ДА (справочное) Аутентичный перевод текстов структурных элементов европейского регионального стандарта, не включенных в текст настоящего стандарта | 17 |
| Библиография | 17 |

Введение

В текст настоящего стандарта внесены редакционные изменения и технические уточнения, не требующие специальных пояснений и выделенные в тексте стандарта курсивом.

Раздел 2 дополнен ссылками на ГОСТ 31705—2011, ГОСТ 17168—82, ГОСТ 31295.1—2005.

Из текста европейского регионального стандарта исключены пункты 6.3.1 и примечание к пункту 7.3.3, т. к. сведения, приведенные в указанных пунктах, носят информационный характер и не содержат конкретных требований.

Из пункта 8.2.2 исключена ссылка на технический отчет ISO/TO-13.

Из приложения В, подраздел В.1, исключено примечание, в котором приведена ссылка на стандарт ASTM E 795, т. к. отсутствует его национальный аналог.

МАТЕРИАЛЫ ЗВУКОПОГЛОЩАЮЩИЕ

Метод измерения звукопоглощения в реверберационной камере

Sound absorbing materials. Sound absorption measurement method in reverberation room

Дата введения — 2013—07—01

1 Область применения

Настоящий стандарт устанавливает метод измерения коэффициента звукопоглощения акустических материалов, применяемых для стен или потолков, а также эквивалентной площади звукопоглощения объектов (например, мебели, группы людей или пространственных звукопоглотителей) в реверберационной камере.

Результаты измерений могут быть использованы для сравнения акустических характеристик материалов, разработки методов расчета и проектирования акустики залов и защиты помещений от шума.

Настоящий стандарт не распространяется на метод измерения характеристик звукопоглощения слабо демпфированных резонаторов.

2 Нормативные ссылки

В настоящем стандарте использованы нормативные ссылки на следующие стандарты:

ГОСТ 31705—2011 (EN ISO 11654:1997) Материалы звукопоглощающие, применяемые в зданиях. Оценка звукопоглощения (EN ISO 11654:1997 Акустика — Поглотители звука, применяемые в зданиях. Оценка звукопоглощения, MOD)

ГОСТ 17168—82 Фильтры электронные октавные и третьюктавные. Общие технические требования и методы испытаний (МЭК 61260:1995 Электроакустика. Фильтры с полосой пропускания в октаву и долю октавы, NEQ)

ГОСТ 31295.1—2005 (ISO 9613-1:1993) Шум. Затухание звука при распространении на местности. Часть 1. Расчет поглощения звука атмосферой (ISO 9613-1:1993 Акустика. Затухание звука при распространении на местности. Часть 1. Расчет поглощения звука атмосферой, MOD)

Причина — При пользовании настоящим стандартом целесообразно проверить действие ссылочных стандартов в информационной системе общего пользования — на официальном сайте Федерального агентства по техническому регулированию и метрологии в сети Интернет или по ежегодному информационному указателю «Национальные стандарты», который опубликован по состоянию на 1 января текущего года, и по выпускам ежемесячного информационного указателя «Национальные стандарты» за текущий год. Если ссылочный стандарт заменен (изменен), то при пользовании настоящим стандартом следует руководствоваться заменяющим (измененным) стандартом. Если ссылочный стандарт отменен без замены, то положение, в котором дана ссылка на него, применяется в части, не затрагивающей эту ссылку.

3 Термины и определения

В настоящем стандарте применены следующие термины с соответствующими определениями:

3.1 **кривая спада:** Графическое изображение зависимости спада уровня звукового давления в помещении от времени после прекращения работы источника звука.

3.2 **время реверберации:** Время T , в секундах, необходимое для спада уровня звукового давления в замкнутых помещениях на 60 дБ после прекращения работы источника звука.

П р и м е ч а н и я

1 Время T , соответствующее спаду уровня звукового давления на 60 дБ, может быть определено методом линейной экстраполяции коротких отрезков частотного диапазона уровня звукового давления.

2 Приведенное выше определение термина «время реверберации» основано на допущении, что в идеальном случае существует линейная зависимость между уровнем звукового давления и временем его спада, при этом уровень фонового шума относительно мал.

3.3 метод прерываемого шума: Метод получения кривых спада уровня звукового давления (далее — кривые спада) непосредственной записью спада уровня звукового давления после возбуждения помещения широкополосным шумом или шумом ограниченной полосы.

3.4 метод интегрирования импульсных откликов: Метод получения кривых спада обратным интегрированием импульсных откликов, введенных в квадрат.

3.5 импульсный отклик: Временное возрастание уровня звукового давления во времени, наблюдаемое в одной точке помещения в результате излучения звукового импульса Дирака в другой точке этого помещения.

П р и м е ч а н и е — На практике не представляется возможным точное воспроизведение импульса Дирака (импульс бесконечно малой длительностью, применяемый при теоретических расчетах), однако кратковременные импульсы звука (например, создаваемые выстрелами) могут быть использованы для практических измерений с достаточной аппроксимацией. Альтернативный метод измерения заключается в применении сигнала с периодом, соответствующим последовательности максимальной длины волны (MLS) или другого детерминистского сигнала, сигнала с плоским спектром, а также в преобразовании измеренного сигнала обратно в импульсный отклик.

3.6 эквивалентная площадь звукопоглощения камеры: Условная площадь поверхности звукопоглощения, на которой отсутствуют дифракционные эффекты и которая, являясь единственным поглощающим элементом в помещении, обеспечивает то же время реверберации, что и рассматриваемое помещение.

П р и м е ч а н и я

1 Площадь измеряют в квадратных метрах.

2 Условную площадь поверхности звукопоглощения реверберационной камеры без образца обозначают A_1 ; реверберационной камеры с испытываемым образцом — A_2 .

3.7 эквивалентная площадь звукопоглощения образца A_T : Разность между значениями эквивалентной площади звукопоглощения реверберационной камеры с образцом и без него.

П р и м е ч а н и е — Площадь звукопоглощения измеряют в квадратных метрах.

3.8 площадь образца S : Площадь пола или стены, закрываемая образцом.

П р и м е ч а н и я

1 Площадь измеряют в квадратных метрах.

2 Площадью образца, окруженного не поглощающим экраном (схема типа Е или типа J), является площадь, ограниченная установленным экраном.

3.9 коэффициент звукопоглощения α_S : Отношение эквивалентной площади звукопоглощения образца к его площади.

П р и м е ч а н и я

1 Для звукопоглотителей, нескольких поверхностей которых подвергаются воздействию звука, коэффициентом звукопоглощения является эквивалентная площадь звукопоглощения образца, деленная на общую площадь этих поверхностей.

2 Коэффициент звукопоглощения α_S , полученный в результате измерения времени реверберации, может иметь значения, превышающие единицу (например, вследствие влияния дифракционных эффектов). В этом случае величину α_S не рекомендуется выражать в процентах.

3 Применение индекса S позволяет избежать ошибок при определении коэффициента звукопоглощения, выраженного как отношение падающей звуковой энергии к неотраженной энергии, если плоская волна падает на плоскую стену под определенным углом. Данный «геометрический» коэффициент звукопоглощения всегда меньше единицы и может быть выражен в процентах.

4 Сущность метода

Определяют среднее время реверберации в реверберационной камере с образцом и без него. По результатам измерений времени реверберации вычисляют эквивалентную площадь звукопоглощения образца A_T по формуле Сабине [см. 8.1.2, формулы (5)–(8)].

Если образец равномерно распределен по поверхности камеры (например, плоский звукопоглотитель или ряд объектов), коэффициент звукопоглощения определяют как отношение значения эквивалентной площади звукопоглощения A_T к рассматриваемой площади образца S (см. 3.8).

Если образец состоит из нескольких идентичных объектов, эквивалентную площадь звукопоглощения отдельного объекта A_{obj} определяют отношением значения A_T к числу объектов n : $A_{obj} = A_T/n$.

5 Частотный диапазон

Измерения проводят в третьоктавных полосах частот со следующими среднегеометрическими частотами, Гц [1]:

| | | | | | |
|------|------|------|------|------|------|
| 100 | 125 | 160 | 200 | 250 | 315 |
| 400 | 500 | 630 | 800 | 1000 | 1250 |
| 1600 | 2000 | 2500 | 3150 | 4000 | 5000 |

Дополнительные измерения могут быть проведены в других третьоктавных полосах со среднегеометрическими частотами вне указанного диапазона (см. [1]). Следует учитывать, что на низких частотах (ниже 100 Гц) не могут быть получены точные результаты измерений вследствие низкой плотности мод (собственных частот) колебаний реверберационной камеры.

6 Испытательное устройство

6.1 Реверберационная камера и диффузность звукового поля

6.1.1 Объем реверберационной камеры

Объем реверберационной камеры должен быть не менее 150 м³. Объем камер новой постройки должен быть не менее 200 м³. Применение камер объемом более 500 м³ не допускается.

6.1.2 Форма реверберационной камеры

Форма реверберационной камеры должна быть такой, чтобы выполнялось условие

$$I_{\max} < 1,9 V^{1/3}, \quad (1)$$

где I_{\max} — длина самой протяженной прямой линии, которая находится в пределах границ камеры (например, в прямоугольной камере этой линией является наибольшая диагональ), м;

V — объем камеры, м³.

Для получения равномерного распределения собственных частот камеры, особенно в низкочастотных полосах, отношение двух любых размеров камеры должно быть более 1,0 и менее 2,0.

6.1.3 Диффузность звукового поля

Спадающее (реверберирующее) звуковое поле в камере должно быть в достаточной степени диффузным. Для обеспечения удовлетворительной степени диффузности звукового поля независимо от формы камеры применяют стационарные или подвешенные рассеиватели, или вращающиеся лопасти (см. приложение А).

6.1.4 Площадь звукопоглощения

Эквивалентная площадь звукопоглощения камеры без образца A_1 , вычисленная по 8.1.2.1 и определенная в третьоктавных полосах частот, не должна превышать значений, указанных в таблице 1.

Если объем камеры V отличается от 200 м³, то значения, приведенные в таблице 1, следует умножить на коэффициент $(V/200 \text{ м}^3)^{2/3}$.

Т а б л и ц а 1 — Максимальные значения эквивалентной площади звукопоглощения камер объемом $V = 200 \text{ м}^3$

| Частота, Гц | 100 | 125 | 160 | 200 | 250 | 315 | 400 | 500 | 630 |
|---|-----|------|------|------|------|------|------|------|------|
| Эквивалентная площадь звукопоглощения, м ² | 6,5 | 6,5 | 6,5 | 6,5 | 6,5 | 6,5 | 6,5 | 6,5 | 6,5 |
| Частота, Гц | 800 | 1000 | 1250 | 1600 | 2000 | 2500 | 3150 | 4000 | 5000 |
| Эквивалентная площадь звукопоглощения, м ² | 6,5 | 7,0 | 7,5 | 8,0 | 9,5 | 10,5 | 12,0 | 13,0 | 14,0 |

График зависимости эквивалентной площади звукопоглощения камеры без образца от частоты должен представлять собой гладкую кривую без спадов или подъемов, отличающихся не более чем на 15 % среднего значения для двух диапазонов, смежных с данной третьоктавной полосой.

6.2 Образцы для испытания

6.2.1 Плоские поглотители

6.2.1.1 Площадь образца для испытания должна быть от 10 до 12 м². Если объем камеры V превышает 200 м³, то верхнее значение площади образца следует умножить на коэффициент $(V/200 \text{ м}^3)^{2/3}$.

Площадь образца выбирают в зависимости от объема камеры и предполагаемого звукопоглощения образца. Чем больше камера, тем больше должна быть площадь образца. Площадь образцов с небольшим коэффициентом звукопоглощения должна соответствовать верхнему пределу площади, указанной выше.

6.2.1.2 Образец должен иметь прямоугольную форму с отношением ширины к длине в интервале от 0,7 до 1. Образец устанавливают так, чтобы ни одна из его частей не находилась ближе 1 м от любой поверхности камеры. Минимально допустимое расстояние образца от любой поверхности камеры должно быть не менее 0,75 м. Предпочтительно, чтобы грани образца не были параллельны ближайшей стене камеры.

Если необходимо, то массивные образцы могут быть установлены вертикально вдоль стен камеры непосредственно на пол. При этом соблюдение требования в части минимально допустимого расстояния размещения образца 0,75 м не является обязательным.

6.2.1.3 Образец размещают в камере по одной из схем, приведенных в приложении В, если нет особых указаний со стороны производителя или потребителя, требующих другой схемы размещения образца. Время реверберации в камере без образца измеряют при отсутствии рамы или отражающих реек, закрывающих боковые грани образца, за исключением экрана в соответствии со схемой типа J (см. приложение В).

6.2.2 Дискретные звукопоглотители

6.2.2.1 Прямоугольные звукопоглощающие элементы или экраны должны размещаться в камере по схеме типа J, как указано в приложении В.

6.2.2.2 Дискретные объекты (например, стулья, свободно стоящие экраны или группы людей) устанавливают для испытания так же, как они будут находиться в помещении в условиях эксплуатации. Например, стулья или свободно стоящие экраны должны располагаться на полу на расстоянии не менее 1 м от любой другой поверхности камеры. Пространственные звукопоглотители устанавливают на расстоянии не менее 1 м от любой поверхности камеры или рассеивателей и микрофона. Офисные экраны устанавливают как отдельные объекты.

6.2.2.3 Образец должен содержать такое число отдельных объектов (как правило, не менее трех), чтобы обеспечить изменение эквивалентной площади звукопоглощения камеры более чем на 1 м², но не более чем на 12 м². Если объем камеры V превышает 200 м³, то эти значения следует умножить на коэффициент $(V/200 \text{ м}^3)^{2/3}$. Отдельные объекты располагают произвольно на расстоянии 2 м друг от друга. Если образец содержит только один объект, то его испытывают не менее чем в трех различных точках камеры, находящихся на расстоянии не менее 2 м друг от друга; результаты измерений усредняют.

6.3 Температура и относительная влажность

Измерения в камере без образца и камере, содержащей образец, должны проводиться при постоянных значениях температуры и относительной влажности воздуха для исключения влияния на результаты измерений условий окружающей среды и получения скорректированных результатов измерений с поправками, обусловленными поглощением звука воздухом, не отличающихся в значительной степени друг от друга.

Относительная влажность воздуха в камере должна быть не менее 30 % и не более 90 %, температура — не ниже 15 °C. Для всех измерений следует вводить поправки на изменение поглощения звука воздухом, как указано в 8.1.2.

До начала проведения измерений образец должен достичь состояния равновесия с температурой и относительной влажностью воздуха в камере.

7 Измерение времени реверберации

7.1 Общие положения

7.1.1 Введение

В настоящем стандарте приведены два метода измерения кривых спада звукового давления:

- метод прерываемого шума;
- метод интегрирования импульсных откликов.

Кривая спада, измеренная методом прерываемого шума, является результатом усреднения нескольких кривых спада или значений времени реверберации, измеренных при одном положении микрофона или громкоговорителя, что является обязательным условием для получения соответствующей повторяемости.

Интегрированный импульсный отклик в камере является детерминированной функцией и не связан со статистическими отклонениями, что не требует проведения усреднения.

Для измерений необходимо применять более точные средства измерений и способы обработки данных, чем в случае метода прерываемого шума.

7.1.2 Микрофоны и их расположение

Микрофоны, применяемые для измерения, должны иметь ненаправленную характеристику приема. Измерения проводят при различном расположении микрофонов, находящихся на расстоянии не менее 1,5 м друг от друга, 2 м — от любого источника шума и 1 м — от любой поверхности камеры и образца. Кривые спада, измеренные в разных точках расположения микрофонов, могут не совпадать друг с другом.

7.1.3 Расположение источника шума

Шум в реверберационной камере должен создаваться ненаправленным источником звука. Источник звука следует располагать в разных точках, находящихся на расстоянии не менее 3 м друг от друга.

7.1.4 Число точек расположения микрофонов и громкоговорителей

Число пространственно независимых измеренных кривых спада должно быть не менее 12. Число точек расположения источников звука (громкоговорителей), умноженное на число точек расположения микрофонов, должно быть не менее 12. Минимально допустимое число точек расположения микрофонов должно быть не менее трех, источников звука — не менее двух.

Допускается использовать одновременно более одного источника звука при условии, что мощность излучаемой ими энергии находится в пределах границ допусков, составляющих 3 дБ для каждой третьоктавной полосы. При применении для создания звукового поля в камере более одного источника звука число пространственно независимых измеренных кривых спада может быть снижено до шести.

7.2 Метод прерываемого шума

7.2.1 Формирование звукового поля в камере

При проведении измерений методом прерываемого шума в качестве источника звука применяют громкоговоритель, на который подают широкополосный шум или шум, ограниченный по полосе частот и обладающий постоянным спектральным составом. При применении широкополосного шума и анализатора реального времени спектр шума должен быть таким, чтобы разность в уровнях звукового давления в камере в смежных третьоктавных полосах была не более 6 дБ. При использовании шума, ограниченного по полосе частот, ширина полосы должна быть не менее одной трети октавы.

Сигнал возбуждения должен быть достаточно длинным, чтобы обеспечить стабильный уровень звукового давления во всех частотных полосах до того, как сигнал будет выключен. Для создания стационарного режима время возбуждения должно быть не менее половины ожидаемого времени реверберации.

Уровень измерительного сигнала перед началом спада звукового давления должен быть достаточно высоким, чтобы нижний уровень полезного сигнала в рассматриваемом диапазоне частот превышал уровень фона не менее чем на 10 дБ (см. 7.4.1).

Если используют сигнал с шириной полосы, превышающей одну треть октавы, то времена реверберации, имеющие различную длительность в смежных частотных полосах, могут оказывать влияние на нижнюю часть кривых спада. Если времена реверберации в смежных полосах отличаются более чем в 1,5 раза, то кривые спада в этих частотных полосах с наиболее коротким временем реверберации должны быть измерены отдельно с использованием фильтра соответствующей третьоктавной полосы, установленным в тракте источника звука.

7.2.2 Усреднение результатов измерений

Результаты нескольких измерений, проведенных при одном положении микрофона или громкоговорителя в соответствии с 7.1.1, должны быть усреднены для снижения неопределенности измерений, вызываемой статистическими отклонениями. Число средних значений должно быть не менее трех. Если необходимо, чтобы требуемая повторяемость результатов измерений находилась в тех же пределах, что и повторяемость, достигаемая при проведении измерений методом интегрирования импульсных откликов, то число средних значений должно быть не менее десяти (см. 8.2). Для усреднения допускается применять следующие методы:

- усреднение кривых спада, зарегистрированных при одном положении микрофона или громкоговорителя («усреднение по ансамблю»), по формуле

$$L_p(t) = 10 \lg_i \left[\frac{1}{N} \sum_{n=1}^N 10 \frac{L_{pn}(t)}{10} \right], \quad (2)$$

где $L_p(t)$ — усредненный уровень звукового давления в момент времени t , вычисленный для общего числа N спадов;

$L_{pn}(t)$ — уровень звукового давления n -го спада в момент времени t ;

- оценка единичных кривых спада и вычисление среднеарифметического значения на основе полученных значений времени реверберации (метод применяют в случае, если невозможно «усреднение по ансамблю»). Кривые спада, зарегистрированные в разных положениях микрофона или громкоговорителя, не усредняют.

Причина — При лабораторных измерениях результаты усреднения значений времени реверберации аналогичны результатам «усреднения по ансамблю». При использовании ЭВМ «усреднение по ансамблю» следует применять в любом случае.

7.2.3 Регистрирующая система

Результаты измерений регистрируют при помощи самописца (регистратора уровня) или другой аналогичной системы, включающей в себя необходимые усилители и фильтры и обеспечивающей получение среднего наклона кривой спада, соответствующего времени реверберации.

В системе регистрации изображения и/или обработки кривых спада уровня звукового давления допускается использовать:

- а) устройство экспоненциального усреднения с формированием непрерывного выходного сигнала или
- б) устройство экспоненциального усреднения с последовательными дискретными выборками из непрерывного усредненного выходного сигнала, или
- с) устройство линейного усреднения с выводом последовательных дискретных линейных средних значений.

Постоянная времени усреднения устройства экспоненциального усреднения [или аналогичного оборудования (см. примечание 2)] должна быть менее $T/20$ и по возможности приближаться к этому значению.

Постоянная времени усреднения устройства линейного усреднения должна быть менее $T/12$.

Для устройства, в котором кривую спада записывают как последовательность дискретных точек, интервал времени между точками в записи должен быть менее усредненного времени реверберации, полученного для данного устройства ($\leq T/12$).

При визуальной оценке кривой спада масштаб времени спада звукового давления необходимо выбирать так, чтобы угол наклона кривой спада по возможности приближался к 45° .

Причина

1 Регистраторы уровня, в которых уровень звукового давления отображается в виде графика зависимости от времени, должны быть приблизительно эквивалентны устройствам экспоненциального усреднения.

2 Если используют устройство экспоненциального усреднения, то преимущество в установке времени усреднения менее $T/20$ будет незначительно. Если используют устройство линейного усреднения, то не следует устанавливать интервал между точками измерения менее $T/12$. В случае последовательных измерений целесообразно устанавливать время усреднения в соответствии с выбранной частотной полосой. В других случаях рекомендуется использовать время усреднения или интервал времени, выбранный с учетом наименьшего времени реверберации во всех частотных полосах.

Фильтры с третьоктавными полосами частот, используемые в описанных устройствах, должны соответствовать требованиям ГОСТ 17168.

7.3 Метод интегрирования импульсных откликов

7.3.1 Прямой метод

При испытаниях прямым методом импульсный отклик может быть создан при помощи импульсного источника звука, например, пистолетного выстрела, взрыва баллона, искрового разряда или любого другого источника, который создает импульс с достаточно широкой частотной полосой и достаточной энергией, отвечающий требованиям, изложенным в 7.2.1.

П р и м е ч а н и е — Для воспроизведения широкополосных импульсных сигналов с достаточной энергией рекомендуется использовать громкоговорители. В отдельных полосах частот могут создаваться узкополосные импульсы.

Допускается в отдельных случаях использовать в качестве импульсных сигналов третьоктавные полосы частот шума.

7.3.2 Косвенный метод

Сущность метода заключается в использовании звуковых сигналов, воспроизводящих импульсный отклик после специальной обработки сигнала (накопление звуковой энергии), поступающего к микрофону, для обеспечения высокого отношения полезного сигнала к шуму. Допускается использовать воющий тон или псевдослучайный шум (например, последовательный ряд импульсов максимальной длины), если выполняются требования к спектральным характеристикам источника звука. При увеличении отношения полезного сигнала к шуму динамические требования, предъявляемые к источнику звука, могут быть ниже указанных в 7.3.1. Если применяется синхронизированное усреднение времени (например, для того, чтобы увеличить отношение полезного сигнала к шуму), необходимо проверить, что импульсный отклик остается неизменным в течение всего процесса измерения. Сигналы могут создаваться устройствами, включающими в себя внешние программные средства, или устройствами, являющимися частью измерительного устройства.

Ширина полосы сигнала должна превышать одну треть октавы. Спектр сигнала должен быть достаточно плоским в пределах фактической третьоктавной полосы, в которой проводят измерения. Альтернативой широкополосному спектру шума может быть розовый спектр, охватывающий диапазон третьоктавных полос со среднегеометрическими частотами от 100 Гц до 5000 кГц, при этом время reverberации измеряют одновременно в различных третьоктавных полосах. Калибровочный сигнал должен быть таким, чтобы полученная кривая спада для соответствующей частотной полосы отвечала требованиям, предъявляемым к уровням звукового давления (см. 7.2.1).

7.3.3 Регистрирующая система

Регистрирующая система должна состоять из микрофонов и усилителей в соответствии с требованиями, изложенными в 7.1.2 и 7.2.3, а также иметь дополнительное устройство, которое может преобразовывать зарегистрированный сигнал в цифровую форму и выполнять обработку данных, включая интегрирование импульсного отклика и оценку кривой спада. В случае, приведенном в 7.3.2, регистрирующая система может также включать в себя необходимое аппаратное и программное обеспечение для обработки импульсного отклика на основе зарегистрированного сигнала, а также создавать калибровочный сигнал.

Импульсный отклик должен быть отфильтрован в третьоктавных полосах. Фильтрование можно проводить до или после преобразования импульсного отклика в цифровую форму, но в любом случае до интегрирования. Для фильтрования допускается использовать аналоговые или цифровые фильтры. *Фильтры должны соответствовать ГОСТ 17168.*

7.3.4 Интегрирование импульсного отклика

Импульсный отклик, прошедший через фильтр, должен быть интегрирован в обратном направлении. Основной является следующая процедура.

Для каждой частотной полосы создают кривую спада путем интегрирования в обратном направлении импульсного отклика, возведенного в квадрат. При отсутствии фонового шума интегрирование начинают с конца импульсного отклика ($t \rightarrow \infty$), возведенного в квадрат, и продолжают до его начала. Спад звукового давления в зависимости от времени определяют по формуле

$$E(t) = \int_0^{\infty} p^2(\tau) d\tau - \int_0^t p^2(\tau) d\tau = \int_t^{\infty} p^2(\tau) d\tau = \int_{-\infty}^t p^2(\tau) d(-\tau), \quad (3)$$

где $E(t)$ — импульсный отклик, возведенный в квадрат и интегрированный в обратном направлении;

$p(\tau)$ — звуковое давление импульсного отклика.

Для сведения к минимуму воздействия фонового шума на последнюю часть импульсного отклика применяют следующую процедуру.

Если уровень фонового шума известен, определяют начальную точку интегрирования t_1 как точку пересечения горизонтальной линии с фоновым шумом и линии наклона кривой спада с представительной частью кривой спада импульсного отклика, возведенного в квадрат. Интегрирование продолжают в обратном направлении до начала импульсного отклика и определяют кривую спада $E(t)$ по формуле

$$E(t) = \int_{t_1}^t p^2(\tau) d(-\tau) + C, \quad (4)$$

где $t < t_1$;

C — возможная поправка импульсного отклика, возведенного в квадрат и интегрированного от t_1 до бесконечности.

Результат определения кривой спада может быть более точным, если значение C вычисляют с допущением об экспоненциальном затухании энергии с той же скоростью, что и полученная с помощью импульсного отклика, возведенного в квадрат, в интервале времени между t_0 и t_1 , где t_0 — время, соответствующее уровню звукового давления 10 дБ, превышающего уровень звукового давления в период времени t_1 .

Если значение C принимают равным нулю, то начальная — начальная точки интегрирования создают систематическую погрешность измерения времени реверберации. При максимально допустимой погрешности измерения времени реверберации, равной 5 %, интегрирование импульсного отклика в обратном направлении должно начинаться от уровня не ниже 15 дБ от максимального сигнала с сохранением динамического диапазона импульсного отклика, необходимого для определения времени реверберации T .

7.4 Оценка времени реверберации на основе кривых спада

7.4.1 Диапазон оценки

Оценку кривой спада для каждой частотной полосы, указанной в разделе 5, следует начинать на 5 дБ ниже начального уровня звукового давления. Диапазон оценки должен быть не менее 20 дБ. Нижняя часть диапазона оценки должна быть не менее чем на 10 дБ выше общего фонового шума, создаваемого измерительной системой.

7.4.2 Метод оценки

Оценка времени реверберации на основе кривых спада уровня звукового давления может быть проведена с использованием регистрирующей системы с управлением ЭВМ (является наиболее предпочтительной).

Кривую спада уровня звукового давления, полученную при помощи самописца (регистратора уровней), аппроксимируют прямой, вручную подгоняя ее как можно ближе к кривой спада.

Для более точного определения кривой спада, по которой проводят расчет времени реверберации, используют процедуру усреднения результатов нескольких измерений при различных положениях микрофона или громкоговорителя в каждой третьоктавной полосе частот.

Допускается использовать другие алгоритмы, обеспечивающие аналогичные результаты.

8 Обработка результатов

8.1 Методика расчета

8.1.1 Расчет времени реверберации T_1 и T_2

Время реверберации в камере для каждой частотной полосы определяют как среднеарифметическое значение всех результатов измерений времени реверберации, проведенных в данной частотной полосе.

Среднеарифметические значения времени реверберации для каждой частотной полосы в камере без образца и с образцом T_1 и T_2 соответственно вычисляют и округляют до второй значащей цифры.

8.1.2 Расчет A_1 , A_2 и A_T

8.1.2.1 Эквивалентную площадь звукопоглощения A_1 , м², реверберационной камеры без образца определяют по формуле

$$A_1 = \frac{55,3V}{c_1 T_1} - 4Vm_1, \quad (5)$$

где V — объем реверберационной камеры, м³;

c_1 — скорость распространения звука в воздухе при температуре t_1 в камере без образца, м/с;

T_1 — время реверберации в камере без образца, с;

m_1 — постоянная затухания звуковой энергии во время измерения в камере без образца, м⁻¹.

Значение t может быть вычислено с использованием коэффициента затухания α , приведенного в ГОСТ 31295.1, по формуле

$$m = \frac{\alpha}{10 \lg(e)}.$$

П р и м е ч а н и е — Для диапазона температур от 15 °С до 30 °С значение c , м/с, вычисляют по формуле

$$c = (331 + 0,6 t), \quad (6)$$

где t — температура воздуха, °С.

8.1.2.2 Эквивалентную площадь звукопоглощения A_2 , м², реверберационной камеры с образцом вычисляют по формуле

$$A_2 = \frac{55,3V}{c_2 T_2} - 4 V m_2, \quad (7)$$

где V — см. 8.1.2.1;

c_2 — скорость распространения звука в воздухе при температуре t_2 в камере с образцом, м/с;

T_2 — время реверберации в реверберационной камере после установки образца, с;

m_2 — постоянная затухания звуковой энергии во время измерения в камере с образцом, м⁻¹.

Значение t может быть вычислено с использованием коэффициента затухания α , приведенного в ГОСТ 31295.1, по формуле

$$m = \frac{\alpha}{10 \lg(e)}.$$

8.1.2.3 Эквивалентную площадь звукопоглощения образца A_T , м², вычисляют по формуле

$$A_T = A_2 - A_1 = 55,3 V \left(\frac{1}{c_2 T_2} - \frac{1}{c_1 T_1} \right) - 4 V (m_2 - m_1), \quad (8)$$

где c_1 — скорость распространения звука в воздухе при температуре t_1 ;

c_2 — скорость распространения звука в воздухе при температуре t_2 ;

A_1 , V , T_1 , c_1 и m_1 — см. 8.1.2.1;

A_2 , T_2 , c_2 и m_2 — см. 8.1.2.2;

$m_2 - m_1$ — разность постоянных затухания звуковой энергии в камере с образцом и без образца.

8.1.3 Расчет значения α_s

Коэффициент звукопоглощения α_s плоского звукопоглотителя или ряда объектов вычисляют по формуле

$$\alpha_s = \frac{A_T}{S}, \quad (9)$$

где A_T — эквивалентная площадь звукопоглощения образца, м², вычисленная в соответствии с 8.1.2.3;

S — площадь камеры, закрываемая образцом, м² (см. 3.8).

8.1.4 Расчет эквивалентной площади звукопоглощения дискретных поглотителей

Результат вычисления эквивалентной площади звукопоглощения дискретных поглотителей выражают в виде эквивалентной площади звукопоглощения отдельного объекта, определяемой делением значения A_T на число испытуемых объектов.

Для ряда объектов результат определения коэффициента звукопоглощения выражают одним числом.

8.2 Точность измерений

8.2.1 Общие положения

Точность результатов измерения коэффициента звукопоглощения оценивают показателями повторяемости (см. 8.2.2) и воспроизводимости результатов измерений (см. 8.2.3).

Повторяемость — степень разброса результатов измерений, выполненных в одной и той же лаборатории, одним и тем же оператором, с использованием одного и того же испытательного оборудования.

Воспроизводимость — степень разброса результатов измерений, выполненных в разных лабораториях, разными операторами, с использованием разного испытательного оборудования (см. 8.2.3).

8.2.2 Повторяемость результатов измерения времени реверберации

Повторяемость результатов измерения времени реверберации оценивают по относительному среднеквадратическому отклонению времени реверберации T_{20} в диапазоне спада звукового давления от 0 до минус 20 дБ, полученных в условиях повторяемости, и определяют по формуле

$$\varepsilon_{20}(T)/T = \sqrt{\frac{2,42 + 3,59/N}{f T}}, \quad (10)$$

где $\varepsilon_{20}(T)$ — среднеквадратическое отклонение времени реверберации T_{20} ;

T — измеренное время реверберации, с;

f — среднегеометрическая частота третьоктавной полосы, Гц;

N — число оцененных кривых спада.

Пример определения среднеквадратического отклонения результата измерения T_{20} в 12 точках при регистрации спада в каждом положении не менее трех раз приведен на рисунке 1.

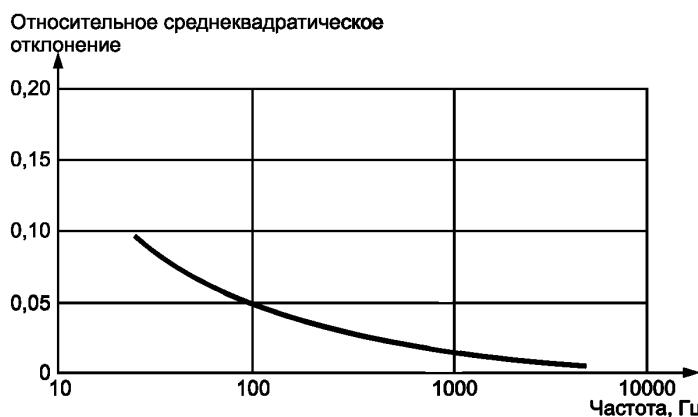


Рисунок 1 — Пример определения среднеквадратического отклонения

8.2.3 Воспроизводимость

Данные о воспроизводимости результатов измерения коэффициента звукопоглощения в настоящий стандарт не включены.

8.3 Представление результатов испытаний

В отчете об испытаниях должны быть представлены следующие результаты измерений в виде таблиц и графиков для всех частот измерений:

- коэффициент звукопоглощения α_S — для плоских поглотителей;
- эквивалентная площадь звукопоглощения объекта A_{obj} — для одиночных объектов;
- коэффициент звукопоглощения α_S для ряда объектов.

Значение эквивалентной площади звукопоглощения образца округляют до $0,1 \text{ м}^2$, коэффициента звукопоглощения — 0,01.

П р и м е ч а н и е — При округлении могут быть получены результаты меньшей точности.

При графическом представлении результатов измерений точки измерений соединяют прямыми линиями; по оси x откладывают частоту в логарифмическом масштабе, по оси y — эквивалентную площадь звукопоглощения или коэффициент звукопоглощения образца в линейном масштабе. Отношение отрезка по оси y от $A_T = 0$ до $A_T = 10 \text{ м}^2$ или от $\alpha_S = 0$ до $\alpha_S = 1$ к отрезку по оси x , соответствующему пяти октавам, должно быть 2:3. Для результатов измерений при $A_T \leq 3 \text{ м}^2$ можно выбрать отрезок по оси y от $A_T = 0$ до $A_T = 5 \text{ м}^2$.

Допускается использовать оценку звукопоглощения одним числом, вычисленным в соответствии с ГОСТ 31705. В этом случае коэффициент звукопоглощения в октавной полосе вычисляют как среднегарифметическое значение трех коэффициентов звукопоглощения, определенных в каждой из третьекратных полос, входящих в состав октавы.

9 Отчет об испытаниях

В отчете об испытаниях должна быть приведена ссылка на настоящий стандарт.

Отчет должен содержать следующую информацию:

- а) наименование организации, в которой проводились испытания;
- б) дату проведения испытаний;
- с) описание образца, площадь образца S , способ его крепления и расположение в реверберационной камере, предпочтительно в виде чертежей;
- д) данные о форме реверберационной камеры, наличии рассеивающих элементов (число и размеры рассеивателей), числе микрофонов и расположении источников звука;
- е) размеры реверберационной камеры, объем V и общую площадь ее поверхности (стен, пола и потолка) S_t ;
- ф) температуру и относительную влажность воздуха в камере во время измерений времени реверберации T_1 и T_2 ;
- г) средние значения времени реверберации T_1 и T_2 в каждой полосе частот;
- х) результаты испытаний, записанные в соответствии с 8.3.

Приложение А
(обязательное)

Диффузность звукового поля в реверберационной камере

A.1 Рассеиватели

Необходимая степень диффузности звукового поля в реверберационной камере может быть достигнута при использовании стационарных рассеивателей и/или вращающихся лопастей. Рассеивающие элементы должны представлять собой пластины с низкой степенью звукопоглощения и массой на единицу площади $\approx 5 \text{ кг}/\text{м}^2$. Рекомендуется применять рассеиватели разных размеров площадью с одной стороны примерно от 0,8 до 3 м^2 . Пластины могут быть слегка искривлены, должны иметь произвольную ориентацию и быть расположены по всей камере.

Если применяют вращающиеся лопасти, то частоты полос измерения спада звукового давления и частоты вращения лопастей не должны совпадать (отношение между указанными частотами не должно быть равным целому числу).

A.2 Проверка степени диффузности

Образец толщиной, например, 5—10 см изготавливают из однородного, пористого, поглощающего звук материала, который при оптимальных условиях имеет коэффициент звукопоглощения более 0,9 в частотном диапазоне от 500 до 4000 Гц (указанному требованию отвечают стеклянная вата, каменная вата или пенополиуретан).

Образец устанавливают (закрепляют) в соответствии с 6.2.

Проводят последовательно ряд измерений звукопоглощения образца при следующих условиях:

- a) без рассеивателей;
- b) с небольшим числом стационарных рассеивателей (площадью примерно 5 м^2);
- c) с возрастающим числом стационарных рассеивателей площадью с интервалами примерно 5 м^2 .

Для каждого ряда измерений вычисляют значение коэффициента звукопоглощения в диапазоне 500—5000 Гц и строят график зависимости этих значений от числа (общей площади) рассеивателей, применяемых в каждом отдельном случае.

Отмечают, что среднее значение коэффициента звукопоглощения приближается к максимальному, после чего остается постоянным при возрастании числа (общей площади) рассеивателей.

Оптимальным числом (общей площадью) рассеивателей является такое, при котором достигается постоянное среднее значение коэффициента звукопоглощения.

При применении вращающихся лопастей необходимо убедиться, что полученная степень диффузности эквивалентна достигнутой при проведении описанной процедуры.

П р и м е ч а н и е — В прямоугольных камерах площадь (двусторонняя) рассеивателей, необходимая для достижения необходимой степени диффузности, составляет примерно 15 %—25 % общей площади поверхности камеры.

**Приложение В
(обязательное)**

Схемы размещения образцов при измерении звукопоглощения

B.1 Общие положения

Характеристики звукопоглощения материала зависят от способа установки (закрепления) образца во время испытания в камере. В настоящем приложении представлены стандартные схемы размещения образцов, которые должны применяться при измерениях звукопоглощения. Образец размещают в камере по одной из описанных ниже схем.

Обозначения схем типов Е и G включают в себя числовой индекс, например Е-400 или G-100. Индекс означает расстояние между открытой поверхностью образца и поверхностью камеры в миллиметрах, принятое для данной схемы и округленное до 5 мм.

B.2 Схема типа А

Образец устанавливают или монтируют непосредственно на поверхности камеры, например, на полу. Если необходимо, для закрепления образца могут быть использованы kleящие вещества или механические крепежные детали. Полное описание крепежных деталей и их расположение или метод подготовки поверхности камеры и применяемое kleящее вещество для закрепления образца следует включить в отчет об испытаниях.

Если два или более полотен материала (или отдельных панелей) соединяют вместе, чтобы сформировать образец, то места соединений между смежными полотнами следует закрыть лентой, замазкой или другим материалом, который не поглощает звук и предотвращает поглощение звука боковыми краями отдельных полотен. В отчете об испытаниях следует отметить способ покрытия соединений и применяемый для этой цели материал. Боковые грани образца уплотняют по периметру или закрывают для исключения поглощения звука. В отчете об испытаниях должен быть описан способ обработки граней образца. В случае если в условиях эксплуатации боковые грани звукопоглощающего изделия по периметру остаются открытыми, то и в процессе испытания грани образца этого изделия не следует уплотнять или закрывать. В этом случае при вычислении площади поверхности образца следует учитывать площадь боковых граней, о чем указывают в отчете об испытаниях.

Границы образца по периметру допускается уплотнять или закрывать акустически отражающей рамой. Рама должна быть жесткой, не пустотелой; между образцом и рамой, а также между поверхностью камеры и рамой не должно быть воздушного зазора. Допускается использовать раму из стали толщиной 1,0 мм, из сухой штукатурки или дерева — толщиной 12,5 мм (приведены минимальные значения толщины). Рама должна плотно примыкать к образцу и быть герметично соединена с поверхностью камеры. Рама должна находиться на одном уровне с поверхностью образца.

Если образец имеет перфорированную металлическую сетку или другой открытый облицовочный материал, то в отчете об испытаниях следует дать полное описание перфорированной сетки или облицовочного материала.

B.3 Схема типа В

Схему типа В применяют для испытания изделий, которые приклеиваются к твердой поверхности основы (например, сухой гипсовой штукатурки) специальным kleем для акустических панелей так, чтобы между образцом и поверхностью, к которой его приклеивают, оставался небольшой воздушный зазор.

Образец приклеивают к сухой штукатурке, уложенной непосредственно на поверхность камеры. Толщину сухой гипсовой штукатурки не нормируют. Клей применяют в соответствии с техническими условиями изготовителя. Если в технических условиях отсутствует соответствующая инструкция, то на заднюю стенку каждой части образца наносят четыре капли kleя. Для образования воздушного зазора в четырех углах каждой части образца укладывают прокладки толщиной 3 мм и размером 25 × 25 мм. Грани образца по периметру уплотняют или закрывают акустически отражающей рамой. Рама должна быть жесткой, не пустотелой и не должна иметь воздушного зазора между образцом и рамой или между поверхностью камеры и рамой. Допускается использовать раму из стали толщиной 1,0 мм, сухой штукатурки или дерева толщиной 12,5 мм (приведены минимальные значения толщины). Рама должна плотно примыкать к образцу и быть герметично соединена с поверхностью камеры. Рама должна находиться на одном уровне с поверхностью образца.

B.4 Схема типа Е

Образец устанавливают в камере так, чтобы за образцом оставался воздушный зазор. Индекс в обозначении схемы (например, Е-400) означает расстояние между открытой поверхностью образца и поверхностью камеры позади образца, мм, округленное до ближайшего целого числа, кратного 5. Если применяется схема типа Е, то образец испытывают при следующих значениях воздушного зазора: 200; 300 или 400 мм. Допускается устанавливать другие значения воздушного зазора, отличные от 200; 300 или 400 мм.

Подставка для образца может быть изготовлена из металла, дерева или другого непористого материала, поверхностная плотность которого не менее 20 кг/м². Подставка не должна иметь внутренних перегородок, за исключе-

чением случаев, когда испытывают образец, не имеющий этих перегородок. Стык подставки с поверхностью камеры и подставки с образцом должен быть уплотнен для предотвращения утечки воздуха между замкнутым и наружным пространствами. Подставка должна закрывать грани образца по периметру.

Схема типа Е может быть использована также для вертикальной установки образца, если конструкция образца такова, что можно пренебречь влиянием эффекта скользящего падения звуковой волны на звукоизолирующие свойства этого образца.

B.5 Схема типа G

Образец, например, занавеси, драпировки, шторы или жалюзи, подвешивают параллельно поверхности камеры. Числовой индекс в обозначении схемы (например, тип G-100) означает расстояние от поверхности образца до поверхности камеры. Если применяют схему типа G, то образец испытывают при значении воздушного зазора 100 мм. Допускается использовать другие значения воздушного зазора, отличные от 100 и кратные 50 мм.

Допускается испытывать образец с рамой по периметру или без нее в зависимости от условий эксплуатации образца.

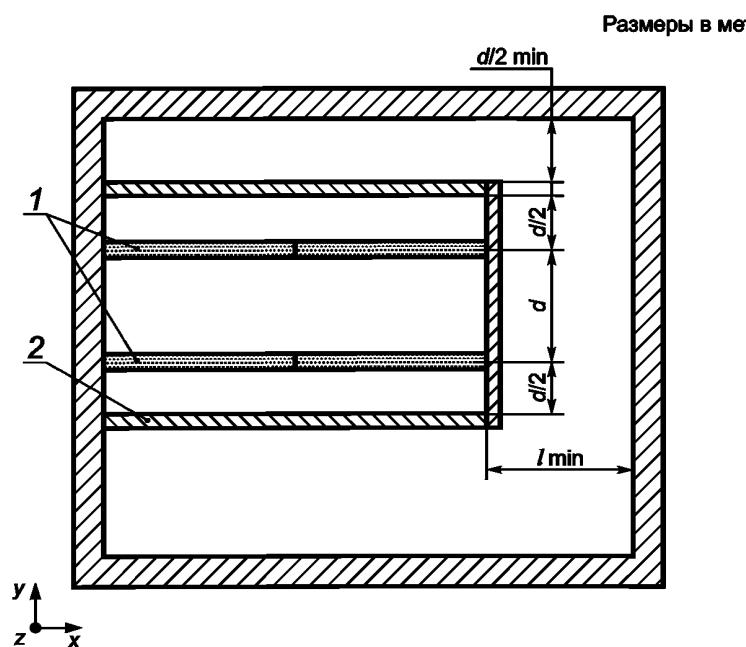
Если применяют раму, то она должна быть прикреплена к образцу и прилегать к поверхности камеры. В отчете об испытании должно быть подробно описано конкретное расположение занавесей.

B.6 Схема типа I

Схему типа I применяют для материалов, наносимых распылением или с помощью шпателя, например, для штукатурки. Материал наносят на соответствующую основу. При нанесении материала следует следить за тем, чтобы не разрушалась основа, на которую наносят испытуемый материал. Образец подвергают испытанию по схеме типа А, включающей в себя раму вокруг образца.

B.7 Схема типа J

Схему типа J применяют для определения звукоизолирующих свойств на единицу площади, занимаемой штучными (дискретными) звукоизолирующими элементами или экранами, имеющими прямоугольную форму. Дискретные звукоизолирующие элементы и экраны устанавливают так, чтобы один край находился на поверхности камеры или касался этой поверхности. Допускается использовать другие схемы с зазором у основания. Между кромкой экрана и поверхностью камеры не должно быть воздушного зазора. Площадь поверхности пола должна быть 10—15 м². Экраны располагают в два или три параллельных ряда. Между отдельными экранами данного ряда не должно быть воздушного зазора. Наименьшее расстояние от любого экрана до поверхности камеры, кроме поверхности, которой касаются экраны, должно быть не менее 1 м, если эти поверхности не являются частью барьера. Ряды экранов или дискретных звукоизолирующих элементов должны быть окружены звукоизолирующими барьерами. Одну или две стены реверберационной камеры можно также использовать как часть барьера (см. рисунки В.1 и В.2). Часть барьера, параллельная экранам или звукоизолирующим элементам, должна отстоять на расстоянии $d/2$ от центральной линии ближайшего ряда экранов или звукоизолирующих элементов, где d — расстояние между параллельными рядами. Часть барьера, перпендикулярная к рядам экранов или звукоизолирующих элементов, должна находиться на одном уровне с краями экранов или звукоизолирующих элементов. Высота барьера может быть:



а) равна высоте экранов или звукоизолирующих элементов, как показано на рисунке В.3 («хороший способ» размещения);

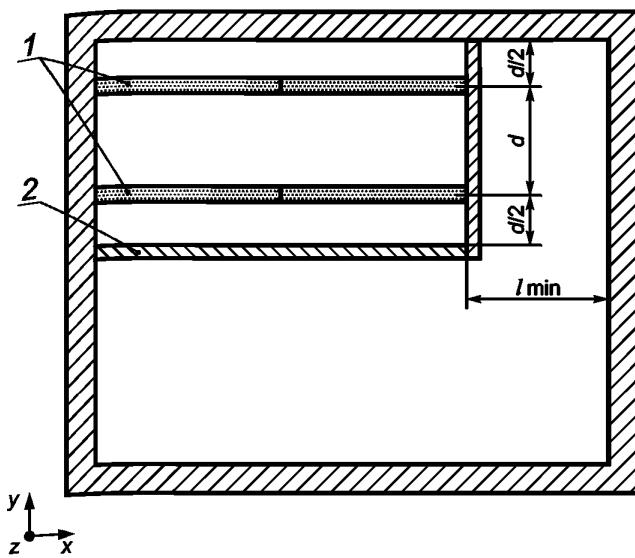
б) на 0,8 м выше экранов или дискретных звукоизолирующих элементов, при этом высота барьера не должна превышать половину высоты реверберационной камеры, как показано на рисунке В.4 («очень хороший способ» размещения).

Барьер не следует удалять из камеры при проведении измерений в пустой реверберационной камере.

d — расстояние между параллельными рядами экранов;
1 — экраны; 2 — барьер

Рисунок В.1 — Пример размещения образца по схеме типа J с использованием звукоизолирующих барьеров (вид сверху)

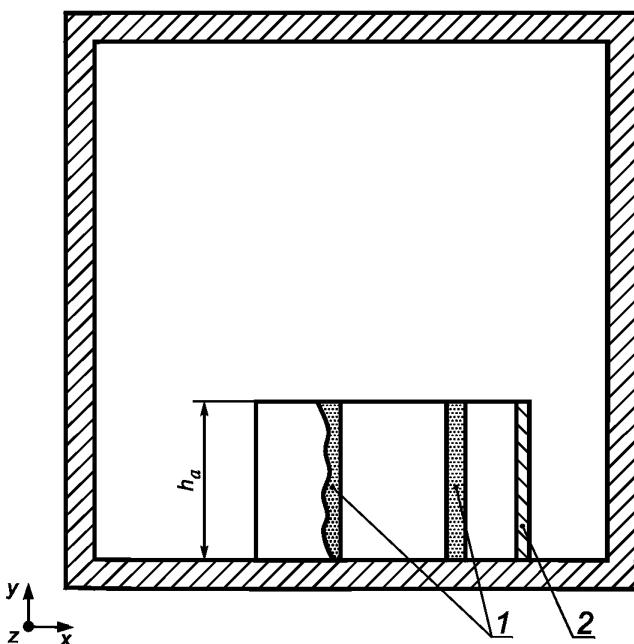
Размеры в метрах



d — расстояние между параллельными рядами экранов;
 1 — экраны; 2 — барьер

Рисунок В.2 — Пример размещения образца по схеме типа J с использованием звукоотражающих барьера (вид сверху)

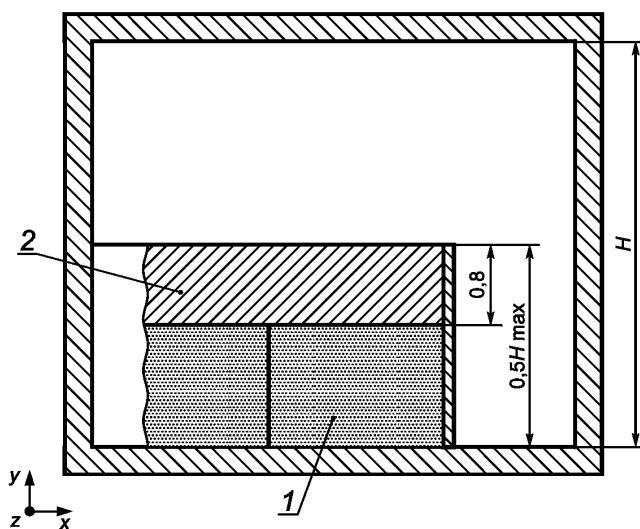
Размеры в метрах



h_a — высота звукопоглотителя;
 1 — экраны; 2 — барьер

Рисунок В.3 — Пример «хорошего способа» размещения звукоотражающих барьера по схеме типа J

Размеры в метрах



H — высота реверберационной камеры;
1 — экран; 2 — барьер

Рисунок В.4 — Пример «очень хорошего способа» размещения звукоотражающих барьеров по схеме типа J

**Приложение ДА
(справочное)**

**Аутентичный перевод текстов структурных элементов европейского регионального стандарта,
не включенных в текст настоящего стандарта**

6.3.1 Изменения температуры и относительной влажности в процессе измерения могут в значительной степени повлиять на время реверберации, особенно на высоких частотах и при низкой относительной влажности. Количественные показатели изменений указаны в ИСО 9613-1.

Примечание к пункту 7.3.3:

П р и м е ч а н и е — Применение специальных калибровочных сигналов, таких как последовательности максимальной длины, требует не только более точной обработки данных, но также более глубоких знаний теоретических основ, чтобы получить соответствующие результаты. Поскольку подробное описание данного метода не приведено в настоящем международном стандарте, пользователь (потребитель) должен найти соответствующую литературу по данному вопросу.

Примечание к пункту В.1 приложения В:

П р и м е ч а н и е — Если возможно, обозначения для каждой схемы установки выбирают так, чтобы они соответствовали обозначениям, применяемым в действующем стандарте АСТМ Е 795 «Стандартные схемы установки образцов в процессе испытания на звукопоглощение», когда данное приложение находилось в стадии разработки.

Библиография

- [1] ИСО 266:1997 Акустика. Предпочтительные частоты
(ISO 266:1997) (Acoustics — Preferred frequencies)

ГОСТ 31704—2011

УДК 534.28:620.1:692.5:699.844:006.354

МКС 17.140.01
91.120.20

MOD

Ключевые слова: акустические звукопоглощающие материалы, коэффициент звукопоглощения, эквивалентная площадь звукопоглощения

Редактор *О.И. Каштанова*
Технический редактор *В.Н. Прусакова*
Корректор *М.В. Бучная*
Компьютерная верстка *В.И. Грищенко*

Сдано в набор 08.11.2013. Подписано в печать 13.01.2014. Формат 60×84¹/₈. Гарнитура Ариал. Усл. печ. л. 2,79.
Уч.-изд. л. 2,21. Тираж 73 экз. Зак. 24.

Издано и отпечатано во ФГУП «СТАНДАРТИНФОРМ», 123995 Москва, Гранатный пер., 4.
www.gostinfo.ru info@gostinfo.ru