

**Свод правил СП 275.1325800.2016 "Конструкции ограждающие жилых и общественных зданий. Правила проектирования звукоизоляции" (утв. приказом Министерства строительства и жилищно-коммунального хозяйства РФ от 16 декабря 2016 г. N 950-пр)**

**Construction fencing of residential and public buildings. Rules of sound insulation design**

Дата введения 17 июня 2017 г.

Введен впервые

**ГАРАНТ:** Настоящий документ включен в Перечень документов в области стандартизации, в результате применения которых на добровольной основе обеспечивается соблюдение требований Технического регламента о безопасности зданий и сооружений

## **Введение**

Настоящий свод правил разработан с учетом обязательных требований, установленных в Федеральном законе от 27 декабря 2002 г. N 184-ФЗ "О техническом регулировании", Федеральном законе от 30 декабря 2009 г. N 384-ФЗ "Технический регламент о безопасности зданий и сооружений".

Свод правил разработан авторским коллективом НИИСФ РААСН (д-р техн. наук И.Л. Шубин, инж. М.А. Пороженко).

## **1 Область применения**

Настоящий свод правил устанавливает требования к расчету и проектированию ограждающих конструкций жилых и общественных зданий и распространяется на методы расчета звукоизоляции воздушного и ударного шума внутренними и наружными ограждающими конструкциями жилых и общественных зданий и их элементами (окна, двери, ворота и т.п.), на методы оценки соответствия звукоизоляции строительных конструкций строительным нормам, приведенным в СП 51.13330.2011. Настоящий свод правил распространяется также на методы проектирования ограждающих конструкций зданий, обеспечивающих требуемую звукоизоляцию воздушного и ударного шума и позволяющих повысить акустическую комфортность проживания, отдыха и труда населения в помещениях различного назначения.

Настоящий свод правил не распространяется на методы расчета нестандартных конструкций, звукоизоляция которых может быть определена исключительно по результатам исследований в специальных акустических камерах.

## **2 Нормативные ссылки**

В настоящем своде правил использованы нормативные ссылки на следующие документы:

ГОСТ 23166-99 Блоки оконные. Общие технические условия

ГОСТ 27296-2012 Здания и сооружения. Методы измерения звукоизоляции ограждающих конструкций

СП 51.13330.2011 "СНиП 23-03-2003 Защита от шума"

ГОСТ Р ЕН 12354-1-2012 Акустика зданий. Методы расчета акустических характеристик

зданий по характеристикам их элементов. Часть 1. Звукоизоляция воздушного шума между помещениями

ГОСТ Р ЕН 12354-2-2012 Акустика зданий. Методы расчета акустических характеристик зданий по характеристикам их элементов. Часть 2. Звукоизоляция ударного шума между помещениями

ГОСТ Р ЕН 12354-3-2012 Акустика зданий. Методы расчета акустических характеристик зданий по характеристикам их элементов. Часть 3. Звукоизоляция внешнего шума

ГОСТ Р 56769-2015 (ИСО 717-1:2013) Здания и сооружения. Оценка звукоизоляции воздушного шума

**Примечание** - При пользовании настоящим сводом правил целесообразно проверить действие ссылочных документов в информационной системе общего пользования - на официальном сайте федерального органа исполнительной власти в сфере стандартизации 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 заменен ссылочный документ, на который дана недатированная ссылка, то рекомендуется использовать действующую версию этого документа с учетом всех внесенных в данную версию изменений. Если заменен ссылочный документ, на который дана датированная ссылка, то рекомендуется использовать версию этого документа с указанным выше годом утверждения (принятия). Если после утверждения настоящего свода правил в ссылочный документ, на который дана датированная ссылка, внесено изменение, затрагивающее положение, на которое дана ссылка, то это положение рекомендуется применять без учета данного изменения. Если ссылочный документ отменен без замены, то положение, в котором дана ссылка на него, рекомендуется применять в части, не затрагивающей эту ссылку. Сведения о действии сводов правил целесообразно проверить в Федеральном информационном фонде стандартов.

### 3 Термины и определения

В настоящем своде правил применены следующие термины с соответствующими определениями:

**3.1 изоляция воздушного шума  $R$  ограждающей конструкцией, дБ:** Величина, равная десяти десятичным логарифмам отношения падающей на ограждение звуковой энергии к энергии, проходящей через ограждение.

**Примечание** - В настоящем своде правил под звукоизоляцией воздушного шума подразумевается обеспечиваемое разделяющим два помещения ограждением снижение уровней звукового давления  $R$ , дБ, приведенное к условиям равенства площади ограждающей конструкции и эквивалентной площади звукопоглощения в защищаемом помещении

**3.2 изоляция ударного шума перекрытием:** Величина, характеризующая снижение ударного шума перекрытием.

**3.3 частотная характеристика изоляции воздушного шума  $R(f)$  ограждающей конструкцией, дБ:** Значения изоляции воздушного шума  $R$  ограждающей конструкцией в каждой из третьоктавных полос со среднегеометрическими частотами  $f$ , Гц, в диапазоне от 100 до 3150 Гц, или в каждой из октавных полос со среднегеометрическими частотами от 125 до 4000 Гц, представляемые в табличной или графической форме.

**3.6 индекс изоляции воздушного шума;  $R_w$ :** Значение, служащее для оценки звукоизолирующей способности ограждающей конструкции одним числом, определяется сопоставлением частотной характеристики изоляции воздушного шума со специальной оценочной кривой, дБ.

#### 4 Общие положения

Расчет звукоизоляции ограждающих конструкций должен проводиться при разработке конструктивных решений ограждений, применении новых строительных материалов и изделий. Окончательная оценка звукоизоляции таких конструкций должна проводиться на основании испытаний по ГОСТ 27296.

#### 5 Нормативные требования к звукоизоляции воздушного и ударного шумов ограждающими конструкциями зданий

5.1 Нормируемыми параметрами звукоизоляции внутренних ограждающих конструкций жилых и общественных зданий, а также вспомогательных зданий производственных предприятий являются индексы изоляции воздушного шума ограждающими конструкциями  $R_w$ , дБ, и индексы приведенного уровня ударного шума  $L_{nw}$ , дБ, (для перекрытий) (СП 51.13330).

5.2 Нормативные значения индексов изоляции воздушного шума внутренними ограждающими конструкциями  $R_w$  и индексов приведенного уровня ударного шума  $L_{nw}$  для жилых, общественных зданий, а также для вспомогательных зданий производственных предприятий приведены в таблице 1. Фактическое или расчетное значение индекса звукоизоляции  $R_w$  должно быть больше, чем  $R_{w\text{треб}}$ , а  $L_{nw}$  - меньше требуемого значения  $L_{nw\text{треб}}$ .

**Таблица 1 - Нормативные требования к звукоизоляции внутренних ограждающих конструкций зданий**

Наименование и расположение ограждающей конструкции		
<b>Жилые здания</b>		
1 Перекрытия между помещениями квартир и перекрытия, отделяющие помещения квартир от холлов, лестничных клеток и используемых чердачных помещений	52	60
2 Перекрытия между помещениями квартир и расположенными под ними магазинами	55	60
3 Перекрытия между комнатами в квартире в двух уровнях	45	63
4 Перекрытия между жилыми помещениями общежитий	50	60
5 Перекрытия между помещениями квартиры и расположенными под ними ресторанами, кафе, спортивными залами	57	63**
6 Перекрытия между помещениями квартиры и расположенными под ними административными помещениями, офисами	52	63
7 Стены и перегородки между квартирами, между помещениями квартир и офисами; между помещениями квартир и лестничными клетками, холлами, коридорами, вестибюлями	52	-
8 Стены между помещениями квартир и магазинами	55	-
9 Стены и перегородки, отделяющие помещения квартир от ресторанов, кафе, спортивных залов	57	-

10 Перегородки без дверей между комнатами, между кухней и комнатой в квартире	43	-
11 Перегородки между санузлом и комнатой одной квартиры	47	-
12 Стены и перегородки между комнатами общежитий	50	-
13 Входные двери квартир, выходящие на лестничные клетки, в вестибюли и коридоры:	32	-
<b>Гостиницы</b>		
14 Перекрытия между номерами - гостиницы, имеющие по международной классификации пять и четыре звезды	53	55
- гостиницы, имеющие по международной классификации три звезды	51	58
- гостиницы, имеющие по международной классификации менее трех звезд	50	60
15 Перекрытия, отделяющие номера от помещений общего пользования (вестибюли, холлы, буфеты): - гостиницы, имеющие по международной классификации пять и четыре звезды	53	55
- гостиницы, имеющие по международной классификации три звезды и менее	51	58
16 Перекрытия, отделяющие номера от помещений ресторанов, кафе: - гостиницы, имеющие по международной классификации пять и четыре звезды	60	58
- гостиницы, имеющие по международной классификации три звезды и менее	57	60
17 Стены и перегородки между номерами: - гостиницы, имеющие по международной классификации пять и четыре звезды	53	-
- гостиницы, имеющие по международной классификации три звезды	51	-
- гостиницы, имеющие по международной классификации менее трех звезд	50	-
18 Стены и перегородки, отделяющие номера от помещений общего пользования (лестничные клетки, вестибюли, холлы, буфеты): - гостиницы, имеющие по международной классификации пять и четыре звезды	53	-
- гостиницы, имеющие по международной классификации три звезды и менее	51	-
19 Стены и перегородки, отделяющие номера от ресторанов, кафе: - гостиницы, имеющие по международной классификации пять и четыре звезды	60	-

- гостиницы, имеющие по международной классификации три звезды и менее	57	-
<b>Административные здания, офисы</b>		
20 Перекрытия между рабочими комнатами, кабинетами, секретариатами и отделяющие эти помещения от помещений общего пользования (вестибюли, холлы)	45	63
21 Стены и перегородки между кабинетами и отделяющие кабинеты от рабочих комнат	45	-
22 Стены и перегородки между офисами, между кабинетами различных фирм	48	-
<b>Больницы и санатории</b>		
23 Перекрытия между палатами, кабинетами врачей	48	60
24 Перекрытия между операционными и отделяющие операционные от палат и кабинетов	54	60
25 Перекрытия, отделяющие палаты, кабинеты врачей от помещений общего пользования (вестибюли, холлы)	50	63
26 Перекрытия, отделяющие палаты, кабинеты врачей от столовых, кухонь	54	63
27 Стены и перегородки между палатами, кабинетами врачей	48	-
28 Стены и перегородки между операционными и отделяющие операционные от других помещений	54	-
<b>Учебные заведения</b>		
29 Перекрытия между классами, кабинетами, аудиториями и отделяющие эти помещения от помещений общего пользования (коридоры, вестибюли, холлы)	47	63
30 Перекрытия между музыкальными классами средних учебных заведений	55	58
31 Перекрытия между музыкальными классами высших учебных заведений	57	55
32 Стены и перегородки между классами, кабинетами и аудиториями и отделяющие эти помещения от помещений общего пользования	48	-
33 Стены и перегородки между музыкальными классами средних учебных заведений и отделяющие эти помещения от помещений общего пользования	55	-
34 Стены и перегородки между музыкальными классами высших учебных заведений	57	-

<b>Детские дошкольные учреждения</b>		
35 Перекрытия между групповыми комнатами, спальнями	47	63
36 Перекрытия, отделяющие групповые комнаты, спальни от кухонь	51	63
37 Стены и перегородки между групповыми комнатами, спальнями и между другими детскими комнатами	47	-
38 Стены и перегородки, отделяющие групповые комнаты, спальни от кухонь	52	-
<p>* Требования относятся также к передаче ударного шума в защищаемое от шума помещение при ударном воздействии на пол лестничной площадки и лестничный марш в помещении лестничной клетки (в том числе и находящейся на том же этаже).</p> <p>** При использовании в помещениях громкой музыки необходимо выполнение акустического расчета требуемой звукоизоляции.</p>		

#### **6 Методы определения индекса изоляции воздушного шума $R_w$ , дБ, индекса приведенного уровня ударного шума $L_{nw}$ , дБ, внутренними ограждениями зданий**

Если сумма неблагоприятных отклонений превышает 32 дБ, оценочная кривая смещается вниз на целое число децибел так, чтобы сумма неблагоприятных отклонений не превышала указанное значение.

Если сумма неблагоприятных отклонений значительно меньше 32 дБ или неблагоприятные отклонения отсутствуют, оценочная кривая смещается вверх на целое число децибел так, чтобы сумма неблагоприятных отклонений от смещенной оценочной кривой максимально приближалась к 32 дБ, но не превышала это значение.

**Таблица 2 - Значения оценочных кривых изоляции воздушного шума, приведенного уровня ударного шума и эталонного спектра шума транспортного потока**

Вид спектра	Значение для среднегеометрической частоты 1/3-октавной полосы, Гц															
	100	125	160	200	250	315	400	500	630	800	1000	1250	1600	2000	2500	3150
1 Оценочный спектр изоляции воздушного шума R, дБ	33	36	39	42	45	48	51	52	53	54	55	56	56	56	56	56
2	62	62	62	62	62	62	61	60	59	58	57	54	51	48	45	42
3	55	55	56	59	60	61	62	63	64	66	67	66	65	64	62	60

Если сумма неблагоприятных отклонений превышает 32 дБ, оценочная кривая смещается вверх на целое число децибел так, чтобы сумма неблагоприятных отклонений от смещенной кривой не превышала указанное значение.

Если сумма неблагоприятных отклонений значительно меньше 32 дБ или неблагоприятные отклонения отсутствуют, оценочная кривая смещается вниз на целое число децибел так, чтобы сумма неблагоприятных отклонений от смещенной кривой максимально приближалась к 32 дБ, но не превышала это значение.

**Примеры:**

1 Определить индекс изоляции воздушного шума  $R_w$ , дБ, перегородкой из ячеистого бетона плотностью  $500 \text{ кг/м}^3$ , толщиной 250 мм, с двух сторон гипсовая штукатурка толщиной по 10 мм с каждой стороны.

2 Определить индекс приведенного уровня ударного шума перекрытием, частотная характеристика которого приведена в таблице 4 (показатель 1).

**Таблица 3 - Расчет индекса изоляции воздушного шума перегородкой**

Наименование показателя	Значение для среднегеометрической частоты 1/3-октавной полосы, Гц															
	100	125	160	200	250	315	400	500	630	800	1000	1250	1600	2000	2500	3150
1	33	34	36	38	36	38	42	44	44	47	50	52	54	55	53	52
2 Оценочная кривая, дБ	33	36	39	42	45	48	51	52	53	54	55	56	56	56	56	56
3 Неблагоприятные отклонения, дБ	-	-	3	4	9	10	9	8	9	7	5	4	2	1	3	4
4 Оценочная кривая, смещенная вниз на 4 дБ	29	32	35	38	41	44	47	48	49	50	51	52	52	52	52	52
5 Неблагоприятные отклонения от смещенной оценочной кривой, дБ	-	-	-	-	7	6	5	4	5	3	1	-	-	-	-	-
6								48								

**Таблица 4 - Расчет индекса изоляции ударного шума перекрытием**

Наименование показателя	Значение для среднегеометрической частоты 1/3-октавной полосы, Гц															
	100	125	160	200	250	315	400	500	630	800	1000	1250	1600	2000	2500	3150
1	59	60	65	65	63	62	60	58	54	50	46	43	43	41	37	33
2 Оценочная кривая, дБ	62	62	62	62	62	62	61	60	59	58	57	54	51	48	45	42
3 Неблагоприятные отклонения, дБ	-	-	3	3	1	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
4 Оценочная кривая, смещенная вниз на 4 дБ	58	58	58	58	58	58	57	56	55	54	53	50	47	44	41	38
5 Неблагоприятные отклонения от смещенной оценочной кривой, дБ	1	2	7	7	5	4	3	2	-	-	-	-	-	-	-	-

6								56								
---	--	--	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	--	--	--

7.2 Для определения значения звукоизоляции наружного ограждения  $R_{\text{Атран}}$  (по известной частотной характеристике изоляции воздушного шума) необходимо в каждой третьоктавной полосе частот из уровня эталонного спектра  $L_j$  вычесть значение изоляции воздушного шума  $R_j$  конкретной конструкцией ограждения. Полученные значения уровней следует сложить энергетически и результат сложения вычесть из уровня эталонного шума, равного 75 дБА.

Результат вычисления округляется до целого значения.

ГАРАНТ: По-видимому, в тексте предыдущего абзаца допущена опечатка. Имеется в виду "ГОСТ Р 56769-2015 (формула А.5)."

**Пример:**

Определить звукоизоляцию оконного блока (СПД 6-10-4-14-4.0,76.4 по ГОСТ 23166). Источник шума - поток городского транспорта. Частотная характеристика изоляции воздушного шума данной конструкцией приведена в таблице 5 (показатель 2).

Расчет выполняется по форме таблицы 5. Находим разность между уровнями звукового давления эталонного спектра  $L_j$  (показатель 1) и значениями измеренной изоляции воздушного шума оконным блоком  $R_j$  (показатель 2), получаем значения уровней.

Наименование показателя	Значение для среднегеометрической частоты 1/3-октавной полосы, Гц															
	100	125	160	200	250	315	400	500	630	800	1000	1250	1600	2000	2500	3150
1	55	55	56	59	60	61	62	63	64	66	67	66	65	64	62	60
2	31	27	31	31	34	35	36	37	40	43	44	44	43	44	45	47
3	24	28	26	28	26	26	26	26	24	23	23	22	22	20	17	13
4								38								

звукового давления "условно" прошедшего через окно шума (показатель 3). Полученные уровни складываем методом энергетического суммирования и вычитаем из 75 дБА.

## 8 Методы расчета требуемой звукоизоляции стен, перегородок и междуэтажных перекрытий зданий

8.1 Расчет звукоизоляции ограждающих конструкций (ГОСТ Р ЕН 12354-1 - ГОСТ Р ЕН 12354-3) должен проводиться при разработке конструктивных решений ограждений, применении новых строительных материалов и изделий. Окончательная оценка звукоизоляции таких конструкций должна проводиться на основании испытаний по ГОСТ 27296.

8.2 Требуемую звукоизоляцию ограждающих конструкций, отделяющих защищаемое от шума помещение от помещений с источниками шума, которые являются нехарактерными для помещений, перечисленных в таблице 1 (трансформаторные, вентиляционные камеры, индивидуальные тепловые пункты) целесообразно определять в виде изоляции воздушного шума  $R$ , дБ, в октавных полосах частот нормируемого диапазона (ГОСТ Р ЕН 12354-1).

$B_{и}$  - акустическая постоянная изолируемого помещения,  $m^2$  ;

	k	10 lg k, дБ
0,2	1,25	1,0
0,4	1,6	2,0
0,5	2,0	3,0
0,6	2,5	4,0

$S_0$  - площадь окна (всех окон, обращенных в сторону источника шума),  $m^2$  ;

Требуемую звукоизоляцию  $R_{Атран}^{тр}$ , дБА, следует определять из расчета обеспечения допустимых значений проникающего шума как по эквивалентному, так и по максимальному уровню, т.е. из двух значений  $R_{Атран}^{тр}$  принимается наибольшее.

## 9 Расчеты частотных характеристик звукоизоляции внутренних ограждающих конструкций жилых и общественных зданий

Примеры расчета звукоизоляции наиболее характерными ограждающими конструкциями приведены в приложении А.

Расчеты изоляции воздушного шума криволинейными ограждениями (в частности цилиндрическими), а также изоляции воздушного шума двойными ограждениями без жесткой связи по контуру приведены в приложениях Б и В.

### 9.1 Расчет изоляции воздушного шума однослойными плоскими тяжелыми ограждениями сплошного сечения (железобетон, бетон различных видов, кирпич и т.п.)

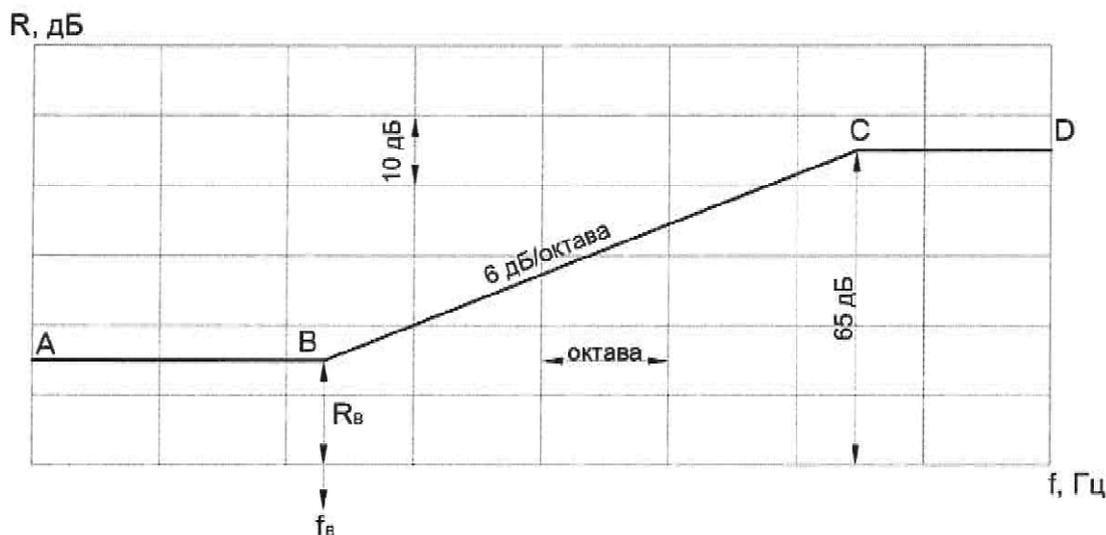


Рисунок 1 - Частотная характеристика изоляции воздушного шума однослойным плоским ограждением

Абсциссу точки  $B-f_B$  следует определять по таблице 7 в зависимости от толщины и плотности материала конструкции. Значение  $f_B$  следует округлять до среднегеометрической частоты, в пределах которой находится  $f_B$ . Границы частот, входящих в 1/3-октавную полосу, приведены в таблице 8.

Ординату точки  $B-R_B$ , дБ, следует определять в зависимости от эквивалентной поверхностной плотности  $m_3$ , по формуле

Эквивалентная поверхностная плотность  $m_3$ , кг/м<sup>2</sup>, определяется по формуле

$K$  - коэффициент, учитывающий относительное увеличение изгибной жесткости ограждения из бетона на легких заполнителях, поризованных бетонов и т.п. конструкций по отношению к конструкциям из тяжелого бетона с той же поверхностной плотностью. Для сплошных ограждающих конструкций плотностью  $\gamma=1800$  кг/м<sup>3</sup> и более  $K = 1$ .

Поверхностная плотность бетона $\gamma$ , кг/м <sup>3</sup>	
	29000/h
1600	31000/h
1400	33000/h
1200	35000/h
1000	37000/h
800	39000/h
600	40000/h

Обозначение:  $h$  - толщина ограждения, мм.

**Примечание** - Для промежуточных значений поверхностной плотности бетона  $\gamma$  частота  $f_B$  определяется интерполяцией.

Таблица 8

Среднегеометрическая частота 1/3-октавной полосы, Гц	Границы 1/3-октавной полосы, Гц
1	2
50	45-56
63	57-70
80	71-88
100	80-111
125	112-140
160	141-176
200	177-222
250	223-280
315	281-353
400	354-445
500	446-561
630	562-707
800	708-890
1000	891-1122
1250	1123-1414
1600	1415-1782
2000	1783-2244
2500	2245-2828
3150	2829-3563
4000	3564-4489
5000	4490-5657

Для сплошных ограждающих конструкций из бетонов на легких заполнителях, поризованных бетонов, кладки из кирпича и пустотелых керамических блоков коэффициент  $K$  определяется по таблице 9.

$b$  - ширина сечения, м;

Для ограждающих конструкций из легких бетонов с круглыми пустотами коэффициент  $K$  принимается как произведение коэффициентов, определенных отдельно для сплошных конструкций из легких бетонов и конструкций с круглыми пустотами.

**Таблица 9 - Значения коэффициента К**

Наименование материала	Марка	Плотность	К
Керамзитобетон	М-100	1500-1550	1,1
		1300-1450	1,2
		1200	1,3
		1100	1,4
	М 150-200	1700-1750	1,1
		1500-1650	1,2
		1350-1450	1,3
		1250	1,4
Перлитобетон	М-100	1400-1450	1,2
		1300-1350	1,3
		1100-1200	1,4
		950-1000	1,5
Аглопоритобетон	М-100	1300	1,1
		1100-1200	1,2
		950-1000	1,3
	М-150	1500-1800	1,2
Шлакопемзобетон	М-100	1600-1700	1,2
	М-150	1700-1800	1,2
Газобетон, пенобетон, газосиликат	М-70	1000	1,5
		800	1,6
		600	1,7
Кладка из кирпича, пустотелых керамических блоков		1500-1600	1,1
		1200-1400	1,2
Гипсобетон, гипс (в т.ч. поризованный или с легкими заполнителями)	М 80-100	1300	1,15
		1200	1,25
		1000	1,35
		800	1,45

## 9.2 Расчет изоляции воздушного шума однослойным плоским тонким ограждением (металл, стекло, гипсокартонный лист и т.п.)

Следует отметить, что в приведенных далее расчетах (9,2-9,5) не учитывается наличие жесткого каркаса. Частотную характеристику изоляции воздушного шума однослойной плоской тонкой ограждающей конструкцией из металла, стекла, гипсокартонных листов и подобных материалов следует определять графическим способом, изображая ее в виде ломаной линии, аналогичной линии ABCD (рисунок 2).

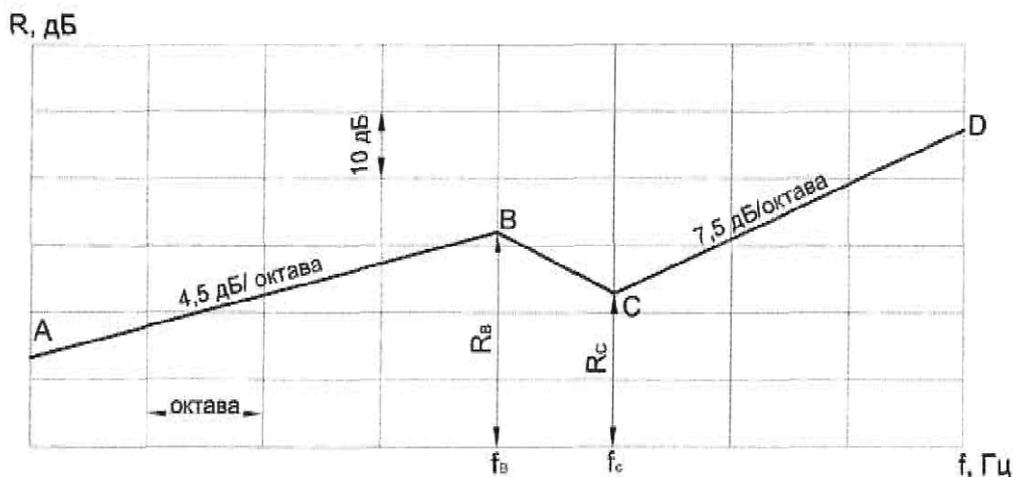


Рисунок 2 - Частотная характеристика изоляции воздушного шума однослойным плоским тонким ограждением

Координаты точек В и С следует определять по таблице 10, значения  $f_B$  и  $f_C$  округляются до ближайшей среднегеометрической частоты 1/3-октавной полосы. Наклон участка АВ следует принимать 4,5 дБ на октаву, участка CD - 7,5 дБ на октаву.

Таблица 10 - Значения величин  $f_B$ ,  $f_C$ ,  $R_B$ , и  $R_C$  для расчета изоляции воздушного шума однослойным плоским ограждением

Материал конструкции					
1 Сталь	7800	6000/h	12000/h	40	32
2 Алюминиевые сплавы	2500-2700	6000/h	12000/h	32	32
3 Стекло силикатное	2500	6000/h	12000/h	35	29
4 Стекло органическое	1200	17000/h	34000/h	37	30
6 Гипсокартонные листы	1100	19000/h	38000/h	36	30
	850	19000/h	38000/h	34	28
7 Гипсоволокнистые листы	1100-1200	19000/h	33000/h	37	31
8 Древесно-стружечная плита (ДСП)	850	13000/h	26000/h	32	27
	650	13500/h	27000/h	30,5	26
9 Твердая древесно-волоконная плита (ДВП)	1100	19000/h	38000/h	35	29
<b>Обозначение:</b> h - толщина, мм.					

**9.3 Расчет изоляции воздушного шума ограждением из двух плоских тонких листов одинаковой толщины с воздушным промежутком между ними (двойные глухие остекления, обшивки с двух сторон гипсокартонными, гипсоволокнистыми листами, металлическими листами и т.п.) по каркасу из тонкостенного металлического профиля или деревянных брусков**

Расчет проводится в следующей последовательности:

Строится частотная характеристика изоляции воздушного шума одной обшивкой по 9.2 - вспомогательная линия ABCD на рисунке 3. Затем строится вспомогательная линия  $A_1B_1C_1D_1$  путем прибавления к ординатам линии ABCD поправки  $\Delta R_1$  на увеличение поверхностной плотности по таблице 11 (при одинаковой толщине плоских листов эта поправка составляет 4,5 дБ). Каркас при этом не учитывается.

Таблица 11 - Значения  $\Delta R_1$ , дБ в зависимости от значений  $m_{общ}/m_1$

1	2	3	4
1,4	2,0	2,7	6,5
1,5	2,5	2,9	7,0
1,6	3,0	3,1	7,5
1,7	3,3	3,4	8,0
1,8	4,0	3,7	8,5
2,0	4,5	4,0	9,0
2,2	5,0	4,3	9,5
2,3	5,5	4,6	10,0
2,5	6,0	5,0	10,5

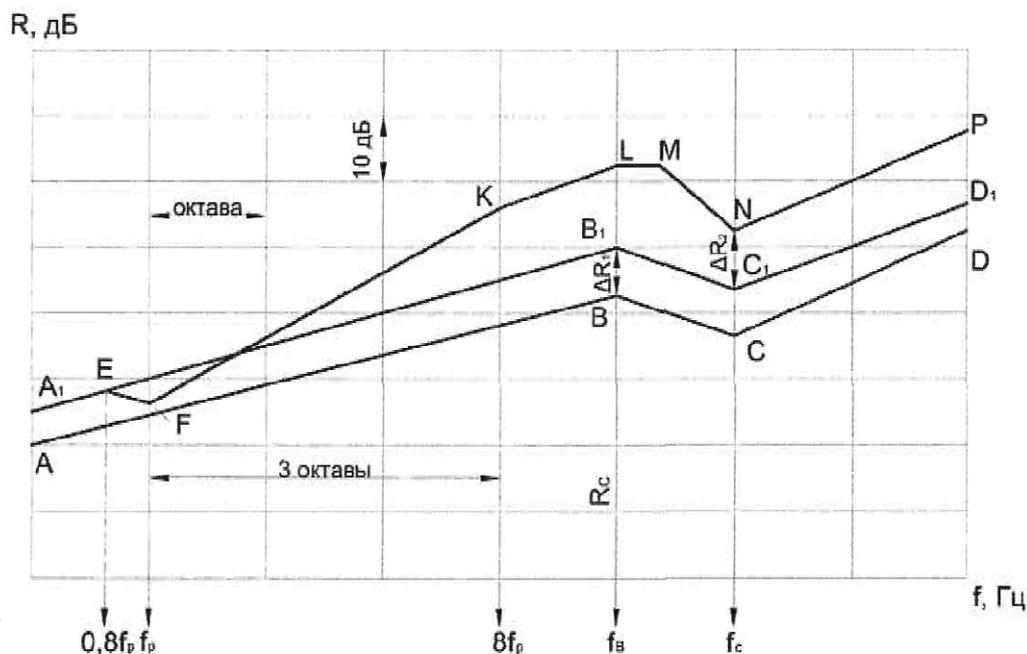


Рисунок 3 - Частотная характеристика изоляции воздушного шума конструкцией, состоящей из двух листов одинаковой толщины с воздушным промежутком между ними

где  $m_1$  и  $m_2$  - поверхностные плотности обшивок, кг/м<sup>2</sup> ;  
 $d$  - толщина воздушного промежутка, м.

Значение частоты  $f_p$  округляется до ближайшей среднегеометрической частоты 1/3-октавной полосы. До частоты  $0,8f_p$  включительно частотная характеристика звукоизоляции конструкции совпадает со вспомогательной линией  $A_1B_1C_1D_1$  (точка F рисунок 3). На частоте  $f_p$  звукоизоляция принимается на 4 дБ ниже линии ABCD (точка F рисунок 3).

На частоте  $8f_p$  (три октавы выше частоты резонанса) находится точка К с ординатой  $R_K=R_F+H$ , которая соединяется с точкой F. Значения величины H в зависимости от толщины воздушного промежутка приведены в таблице 12. От точки К проводится отрезок KL с наклоном 4,5 дБ на октаву до частоты  $f_B$  параллельно вспомогательной линии  $A_1B_1C_1D_1$ .

Таблица 12

Толщина воздушного промежутка $d$ , мм	Величина H, дБ
15-25	22
50	24
100	26
150	27
200	28

Превышение отрезка KL над вспомогательной кривой  $A_1B_1C_1D_1$  представляет собой поправку на влияние воздушного промежутка  $\Delta R_2$  (в диапазоне частот выше  $8f_p$ ). В том случае, когда  $f_B=8f_p$ , точки К и L сливаются в одну точку. Если  $f_B<8f_p$ , отрезок FK проводится только до точки L, соответствующей частоте  $f_B$ . Точка К в этом случае лежит вне расчетной частотной характеристики и является вспомогательной.

От точки L до частоты  $1,25f_B$  (до следующей 1/3-октавной полосы) проводится горизонтальный отрезок LM. На частоте  $f_C$  находится точка N путем прибавления к значению вспомогательной линии  $A_1B_1C_1D_1$  поправки  $\Delta R_2$  (а именно,  $R_N=R_{C1}+\Delta R_2$ ) и соединяется с точкой M. Далее проводится отрезок NP с наклоном 7,5 дБ на октаву.

#### Примечания:

1 В тех случаях, когда перегородка имеет конструкцию, описанную в 9.3, но одна или обе ее обшивки состоят из двух не склеенных между собой листов, ее частотная характеристика изоляции воздушного шума строится в соответствии с 9.3, но с учетом увеличения поверхностных плотностей  $m_1$ ,  $m_2$  и  $m_{общ}$ . При этом звукоизоляция на частоте  $f_C$  увеличивается на  $\Delta R_3=2$  дБ, если одна из обшивок состоит из двух слоев листового материала (другая из одного слоя) и  $\Delta R_3=3$  дБ, если обе обшивки состоят из двух слоев листового материала. При построении частотной характеристики на графике следует отметить точку S на частоте  $f_C$  с ординатой  $R_S=R_N+\Delta R_3=R_C+\Delta R_1+\Delta R_2+\Delta R_3$ , из которой проводится вправо отрезок ST с наклоном 7,5 дБ на октаву.

2 Расчеты, изложенные в 9.2 и 9.3, дают достоверные результаты при отношении толщины разделяющего ограждения (подлежащего расчету) к средней толщине примыкающих к нему

ограждений в пределах  $0,5 \angle \frac{h}{h_{\text{прим.}}} \angle 1,5$  . При других отношениях толщин необходимо учитывать изменение звукоизоляции  $\Delta R$  за счет увеличения или уменьшения косвенной передачи звука через примыкающие конструкции.

Для зданий из монолитного бетона значение  $AR$  должно быть уменьшено на 1 дБ.

#### **9.4 Расчет изоляции воздушного шума ограждением из двух плоских тонких листов разной толщины с воздушным промежутком между ними (двойные глухие остекления, обшивка с двух сторон гипсокартонными, гипсоволокнистыми, металлическими листами и т.п.) по каркасу из тонкостенного металлического профиля или деревянных брусьев**

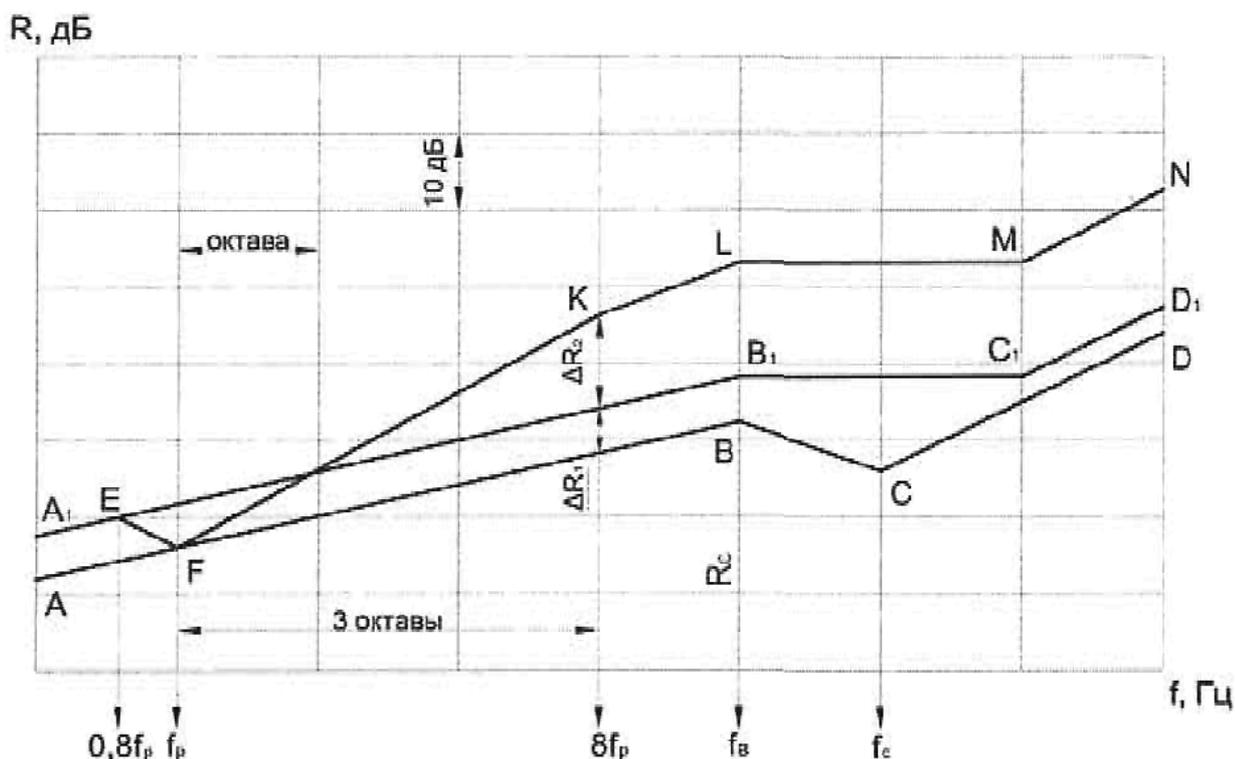
Частотная характеристика изоляции воздушного шума каркасно-обшивной перегородкой, выполненной из одного из указанных в 9.2 материалов при различной толщине листов обшивки (соотношение толщин не более 2,5), а также двойного глухого остекления при различной толщине стекол, строится в следующей последовательности:

Строится частотная характеристика изоляции воздушного шума одним листом (большей толщины) в соответствии с 9.2 - ломаная линия ABCD (рисунок 4). Определяется частота  $f_{C2}$  для листа обшивки меньшей толщины. Строится вспомогательная линия  $A_1B_1$  до частоты  $f_B$  путем прибавления к значениям звукоизоляции первого (более толстого листа) поправки  $\Delta R_1$  на увеличение поверхностной плотности ограждения по таблице 11. Между частотами  $f_{B1}$  и  $f_{C2}$  проводится горизонтальный отрезок  $B_1C_1$  и далее отрезок  $C_1D_1$  с наклоном 7,5 дБ на октаву.

Определяется частота резонанса конструкции  $f_p$  по формуле (7). До частоты  $0,8f_p$  включительно частотная характеристика изоляции воздушного шума конструкцией совпадает со вспомогательной линией  $A_1B_1$ . На частоте  $f_p$  звукоизоляция принимается на 4 дБ ниже вспомогательной линии  $A_1B_1$  (точка F, рисунок 4).

На частоте  $8f_p$  находится точка К с ординатой  $R_K = R_F + H$ , где H - величина, определяемая по таблице 12 в зависимости от толщины воздушного промежутка.

От точки К частотная характеристика строится параллельно  $A_1B_1C_1D_1$ , т.е. проводится отрезок KL с наклоном 4,5 дБ на октаву до вспомогательной линии  $A_1B_1C_1D_1$ , т.е. проводится отрезок KL с наклоном 4,5 дБ на октаву до частоты  $f_{B1}$ , а затем горизонтальный отрезок LM до частоты  $f_{C2}$  и далее отрезок MN с наклоном 7,5 дБ на октаву.



**Рисунок 4 - Частотная характеристика изоляции воздушного шума конструкцией, состоящей из двух листов различной толщины с воздушным промежутком между ними**

Если частота  $f_B < 8f_p$ , отрезок FK проводится только до точки L, соответствующей частоте  $f_B$ . Точка L в этом случае лежит вне частотной характеристики и является вспомогательной.

#### 9.5 Расчет изоляции воздушного шума каркасно-обшивной перегородкой при заполнении воздушного промежутка пористым или пористо-волокнистым материалом

Частотная характеристика изоляции воздушного шума каркасно-обшивной перегородкой из одного из указанных в 9.2 материалов при заполнении воздушного промежутка пористым или пористо-волокнистым материалом строится в следующей последовательности:

Строится частотная характеристика звукоизоляции с незаполненным воздушным промежутком в соответствии с 9.3. Следует учесть, что в общую поверхностную плотность конструкции  $m_{общ}$  при определении поправки  $\Delta R_1$  включается поверхностная плотность заполнения воздушного промежутка пористым или пористо-волокнистым материалом.

При заполнении промежутка пористым материалом с жестким скелетом (пенопласт, пенополистирол, фибролит и т.п.) частоту резонанса  $f$ , Гц, следует определять по формуле

где  $m_1$  и  $m_2$  - поверхностные плотности обшивок,  $\text{кг}/\text{м}^2$ ;

$d$  - толщина воздушного промежутка, м;

На частоте  $f \geq 1,6f_p$  звукоизоляция увеличивается дополнительно на значение  $\Delta R_4$ , которое определяется по таблице 13.

Таблица 13

Материал заполнения	Заполнение промежутка материалом, %	
Пористо-волоконистый (минеральная вата, стекловолокно)	20	2
	30	3
	40	4
	50-100	5
Пористый с жестким скелетом (пенопласт, пенополистирол, фибролит)	100	3

При построении частотной характеристики звукоизоляции конструкции на частоте  $f = 1,6f_p$  (2/3-октавные полосы выше частоты резонанса) отмечается точка Q с ординатой на значение  $\Delta R_4$  выше точки, лежащей на отрезке FK, и соединяется с точкой F. Далее частотная характеристика строится параллельно частотной характеристике звукоизоляции конструкции с незаполненным воздушным промежутком. Ломаная линия  $A_1EFQK_1L_1M_1N_1P_1$  является частотной характеристикой изоляции воздушного шума данной конструкцией (рисунок 5).

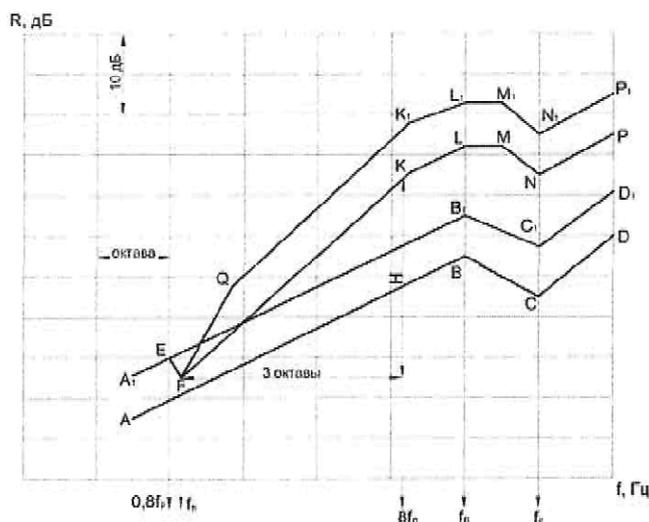


Рисунок 5 – Частотная характеристика изоляции воздушного шума каркасно-обшивной перегородкой с заполнением воздушного промежутка

### 9.6 Расчет изоляции воздушного шума ограждением с гибкой плитой на отnose

Собственная изоляция воздушного шума такими конструкциями  $R = R_1 + \Delta R$ , где  $R_1$  - собственная изоляция воздушного шума стеной  $\Delta R$  - дополнительная звукоизоляция при установке гибкой плиты на некотором расстоянии перед стеной.

Расчет выполняется в следующей последовательности:

Строится частотная характеристика изоляции воздушного шума стеной в соответствии с 9.1 (ломаная линия ABCD, рисунок 6);

Рассчитывается дополнительная звукоизоляция при установке плиты на некотором расстоянии перед стеной по формуле (10)

При  $f < f_0$   $\Delta R = 0$  ;

$$\text{При } f > f_0 \quad \Delta R = -10 \lg \left[ \left( \frac{f_0}{f} \right)^4 + S_n \cdot n \right] \quad . (10)$$

Здесь  $f_0 = 1 / (2\pi) \sqrt{k / m_n}$  - частота собственных колебаний, Гц, гибкой плиты с поверхностной плотностью  $m_n$ , кг/м<sup>2</sup>, на упругом основании (воздушном промежутке толщиной  $d$ , м, между стеной и плитой) жесткостью  $k = 0,14 / d$ , МПа/м;  $S_n$  - коэффициент излучения гибкой плиты;  $n$  - число связей, соединяющих плиту со стеной.

Коэффициент излучения плиты при ее связи со стеной линейными элементами (рейками) определяется по формуле

где  $c_b$  - скорость звука в воздухе, м/с;  $f_{гр}$  - граничная частота тонкой плиты, Гц;  $l$  - размер стены в направлении, перпендикулярном к линейной связи, м.

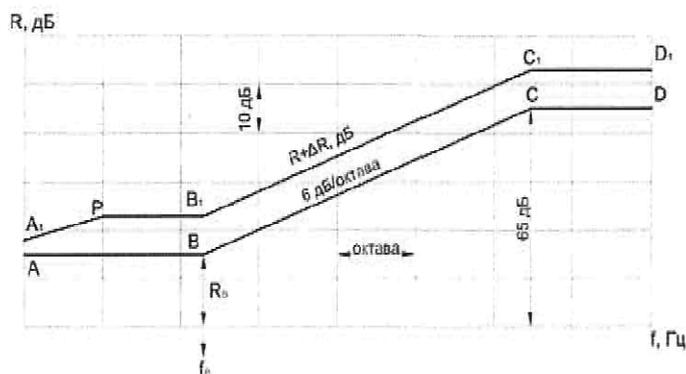
Коэффициент излучения плиты при ее точечных связях со стеной (например, по маякам) определяется по формуле

При  $f > 3f_0$  значение дополнительной звукоизоляции  $\Delta R = -10 \lg(S_n \cdot n)$  не зависит от частоты. Точечные связи повышают звукоизоляцию больше, чем линейные. Если облицевать стену гибкими плитами на отnose с двух сторон, то значение дополнительной звукоизоляции составит  $2\Delta R$ , дБ.

Частотная характеристика изоляции воздушного шума стеной с гибкой плитой на отnose  $R = R_1 + \Delta R$ , дБ, приведена на рисунке 6 (ломаная линия  $A_1PB_1C_1D_1$ ).

## 9.7 Расчет изоляции воздушного шума двойным ограждением со связью по контуру

В зданиях плиты двойных ограждений связаны между собой через примыкающие к ним конструкции. Помимо прямой передачи звука через двойное ограждение важное значение для звукоизоляции такими конструкциями имеет распространение колебаний от одной плиты ограждения к другой через связь по контуру. Поскольку в зданиях плиты двойных ограждений связаны примыкающими к ним конструкциями, сколько-нибудь значительному повышению звукоизоляции при установке второй плиты препятствует косвенная передача шума, учет которой играет решающую роль при оценке фактической звукоизоляции двойным ограждением такого типа.



**Рисунок 6 - Построение частотной характеристики изоляции воздушного шума стеной с гибкой плитой на отnose**

Приближенный индекс изоляции воздушного шума двойным ограждением в жилых зданиях можно определять по формуле  $R_w = R_{w1} + \Delta R_w$ , где  $R_{w1}$  - индекс изоляции воздушного шума однослойным ограждением из кирпича, бетона и др. материалов, определяемый в соответствии с 9.1;  $\Delta R_w \approx 8$  дБ.

### 9.8 Расчет изоляции воздушного шума двойным ограждением типа "сэндвич"

Такие ограждения состоят из двух тонких плит, связанных упругим промежуточным слоем - сердцевиной. Отличительная особенность ограждений - возможность сочетания при правильном проектировании достаточной жесткости при изгибе и звукоизоляции, подчиненной закону массы в широком диапазоне частот. Этим требованиям ограждения удовлетворяют благодаря жесткости при сдвиге сердцевины и высокой граничной частоте.

Граничная частота "сэндвича"  $f_{гр.с}$  при  $\alpha \leq 0,8$

где  $f_{гр.п}$  - граничная частота, Гц, одной из плит "сэндвича", определяемая по формуле

$$f_{гр.п} = \frac{c_B^2}{(1,8c_\gamma h)^2}, \text{ где } c_\gamma - \text{ скорость продольной волны в ограждении, принимаемая по таблице 14;}$$

$\alpha = c_c \delta / (c_B \delta_c)$ ;  $c_c = \sqrt{G \delta_c / (2m_b)}$  - скорость распространения сдвиговой волны, м/с, в сердцевине, нагруженной массой  $m_b$ , кг/м<sup>2</sup>, равной половине поверхностной плотности "сэндвича"; G - динамический модуль упругости материала сердцевины при сдвиге, Па;  $\delta_c$  - толщина сердцевины, м;  $\delta = \delta_1 + h$  - расстояние между срединными плоскостями плит толщиной h, м.

При проектировании значение граничной частоты "сэндвича" задают возможно наибольшим с тем, чтобы область действия закона массы перекрывала требуемый для изоляции шума диапазон частот (например, при использовании таких конструкций в жилых и общественных зданиях желательно, чтобы  $f_{гр.с} \geq 6500$  Гц). Для этого предпочтительно снижать жесткость сердцевины при сдвиге, что приводит к уменьшению параметра  $\alpha$ . Целесообразно задавать  $\alpha^2 \geq 0,1$ , поскольку при меньших значениях граничная частота  $f_{гр.с}$  не повышается.

**Таблица 14 - Расчетные значения скоростей продольных волн и коэффициентов потерь в строительных материалах**

Материал		Скорость продольной волны, м/с	Коэффициент потерь
Алюминий	2,7	5200	
Сталь	7,8	5500	
Стекло силикатное	2,6	5400	
Стекло органическое	1,2	2800	-
Бетон легкий	0,6-1,3	1700	
Гипсобетон	1,3	4000	-
Кирпичная кладка	1,6-1,8	2500	
Фанера	0,6-0,7	2700	
Древесно-стружечная плита	0,6-0,7	1700	

Условие ограничения деформативности конструкции  $\omega_c/l \leq 1/200$  ( $\omega_c$  - статический прогиб середины конструкции под действием собственного веса, м;  $l$  - пролет конструкции "сэндвича", м)

где  $P=2m_n g l$  - линейно распределенная нагрузка на "сэндвич" шириной 1 м, Н/м;  $g$  - ускорение свободного падения;  $\beta=G/G_c$ ;  $G$  и  $G_c$  - соответственно динамический и статический модули упругости материала сердцевины при сдвиге, Па;  $E'=E(1-\mu^2)$  ;

Подбор оптимальных параметров конструкции "сэндвича" выполняют в следующем порядке. Задают  $\alpha^2=0,1$ ; находят граничную частоту плит 6850 Гц и далее по формуле  $f_{гр.} = c_b^2 / (1,8c_n h)$ , в зависимости от выбранного материала плит, находят их толщину. Из условия (14) определяют толщину сердцевины, а из уравнения  $\alpha^2 = G \delta_c g l (P c_b^2)^{-1} = 0,1$  - требуемое значение динамического модуля упругости  $G$  материала при сдвиге. Кроме того, необходимо, чтобы в нормируемом диапазоне частот отсутствовала собственная частота симметричных колебаний плит "сэндвича", т.е.

В таблице 15 приведена изоляция воздушного шума легкими ограждениями типа "сэндвич".

**Таблица 15 - Изоляция воздушного шума легкими ограждениями типа "сэндвич"**

Наименование наружных плит	Материал сердцевины	Общая толщина конструкции, мм		R, дБ
Древесностружечные плиты 2х4	Сотопласт	16	11	22
Древесностружечные	Сотопласт	76	11	13

плиты 2x4				
Алюминиевые плиты 2x1,5	Сотопласт	38	12	15
Алюминиевые листы 2x0,6	Сотопласт	62	6	12
Алюминиевые листы 2x0,8		48	6	20
Стальные листы 2x1		60	22	7
Гипсовые плиты 2x10		60	25	22

### 9.9 Расчет изоляции воздушного шума составными ограждениями, а также ограждениями со щелями и отверстиями

где  $S_{\text{общ}}$  - общая площадь данной конструкции,  $\text{м}^2$ ;

$S_i$  - площадь  $i$ -й части,  $\text{м}^2$ ;

Если ограждающая конструкция состоит из двух частей с различной звукоизоляцией (стена с окном или стена с дверью), причем  $R_1 > R_2$ , то  $R_{\text{ср}}$ , дБ, определяется по формуле

Если ограждающая конструкция имеет открытый проем (створка окна, окно целиком или форточка, вентиляционные отверстия без глушителей шума) изоляция воздушного шума этой конструкцией (СП 51.13330) определяется по формуле

где  $S_0$  - площадь открытого проема,  $\text{м}^2$ .

Изоляцию воздушного шума ограждением со щелью или отверстием определяют по формуле

где  $R_1$  и  $R_{\text{щ.о.}}$  - изоляция воздушного шума соответственно глухой частью ограждения и щелью (отверстием);  $S_1$  и  $S_{\text{щ.о.}}$  - площади соответственно ограждения и щели (отверстия),  $\text{м}^2$ .

где  $\alpha = \pi b f / c_b$ ,  $b$  - ширина щели, м;  $m = 1$  для щели в середине ограждения;  $m = 0,5$  для щели по краю ограждения;  $\gamma = l / b$ ;  $l$  - глубина щели или отверстия, м;  $2\Delta l_{\text{щ.с}}$  - концевая поправка, учитывающая присоединенный объем воздуха у обеих сторон щели или отверстия, связанный при колебаниях с воздухом соответственно щели или отверстия,  $2\Delta l_{\text{щ.с}} = 0,368b [4 \lg(4/\alpha) + 1]$  ;

$2\Delta l_0 = \pi r / 2$ ;  $\epsilon_{\text{щ}} = 2\Delta l_{\text{щ}} / b$ ;  $n = 2$  для отверстия в середине ограждения;  $n = 1$  для отверстия у края ограждения;  $n = 0,5$  для отверстия в углу;  $\eta = l / r$ ;  $\beta = \pi r f / c_b$ ;  $r$  - радиус отверстия, м.

где  $\alpha_1 = 2\cos^2(\alpha\varepsilon_{щ})$  ;  $\alpha_2 = 2\cos^2(\pi\beta/2)$  .

Формула (22) применима при  $\gamma = l/b < 2$  . Для случая  $\gamma > 2$  значения звукоизоляции щелью  $R_{щ}$  при расположении щели в средней части ограждения приведены на рисунке 7. Если щель расположена у края ограждения, значения  $R_{щ}$ , дБ, следует принимать на 6 дБ меньше  $R_{щ}$  .

Щели и отверстия оказывают тем большее влияние на звукоизоляцию ограждением, чем выше его собственная звукоизоляция  $R_1$  . Если ширина щели или диаметр отверстия больше длины падающей на них звуковой волны ( $b$  или  $2r > c_b/f$  ),  $R_{щ.o} \approx 0$  .

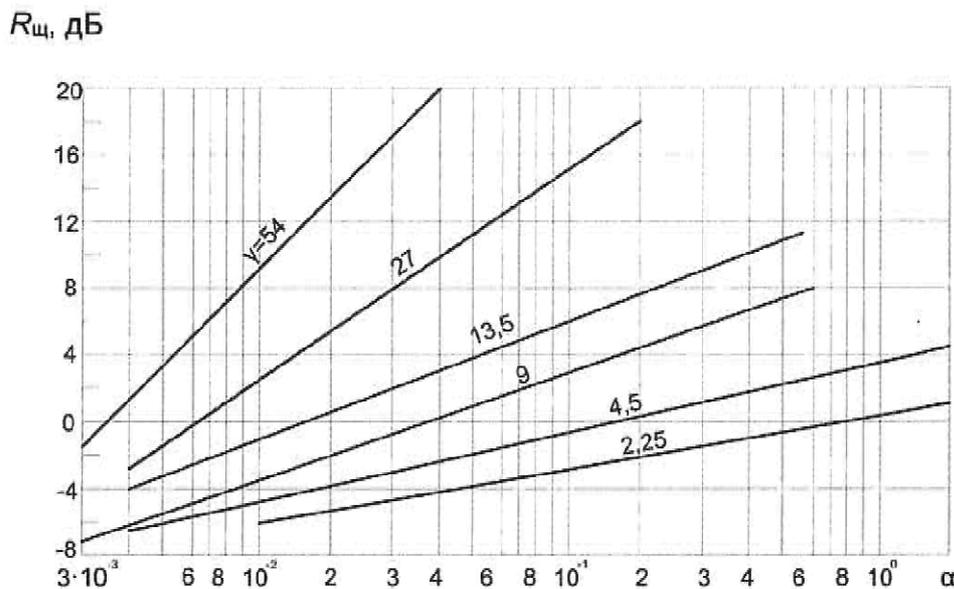


Рисунок 7 - Значения звукоизоляции для щелей, расположенных в средней части ограждения

### 9.10 Расчет изоляции воздушного шума междуэтажным перекрытием с полом из рулонных материалов (типа линолеум) и без звукоизоляционного упругого слоя

Если в качестве покрытия чистого пола используют поливинилхлоридный линолеум на волокнистой теплозвукоизоляционной подоснове, то рассчитанное значение индекса изоляции воздушного шума междуэтажным перекрытием следует уменьшать на 1 дБ.

### 9.11 Расчет индекса изоляции воздушного шума перекрытием типа "плавающий пол"

Индекс изоляции воздушного шума  $R_w$ , дБ, междуэтажным перекрытием со звукоизолирующим слоем ("плавающий пол") следует определять по таблице 16 в зависимости от значения индекса изоляции воздушного шума несущей плитой перекрытия  $R_{w0}$ , определенного в соответствии с 9.2 или 9.3 и частоты резонанса конструкции  $f_p$ , Гц, определяемой по формуле (9). В формуле  $E_d$  - динамический модуль упругости материала звукоизоляционного слоя, Па, принимаемый по таблице 17;  $m_1$  - поверхностная плотность несущей плиты перекрытия,  $\text{кг}/\text{м}^2$ ;  $m_2$  - поверхностная плотность конструкции пола выше звукоизоляционного слоя,  $\text{кг}/\text{м}^2$ ;  $d$  - толщина звукоизоляционного слоя в обжатом состоянии, м, определяемая по формуле  $d = d_0(1 - \varepsilon)$ , где  $d_0$  -

толщина звукоизоляционного слоя в необжатом состоянии, м;  $\epsilon_d$  - относительное сжатие материала звукоизоляционного слоя под нагрузкой, принимаемое по таблице 17.

**Таблица 16 - Индекс изоляции воздушного шума перекрытием  $R_w$ , дБ, при индексе изоляции несущей плитой перекрытия  $R_{wo}$ , дБ**

Конструкция пола		Индекс изоляции воздушного шума перекрытием $R_w$ , дБ, при индексе изоляции несущей плитой перекрытия $R_{wo}$ , дБ					
		43	46	49	52	55	57
	160	53	53	55	56	57	58
	200	50	50	53	54	56	58
	250	49	49	52	53	55	57
	320	48	48	51	53	55	-
	400	47	47	50	52		-
	500	46	46	-	-	-	-
2 Покрытие пола на монолитной стяжке или сборных плитах с $m = 60-120$ кг/м <sup>2</sup> по ЗИ слою с $E_d = 3 \cdot 10^5 - 10 \cdot 10^5$ Па	63	-	55	56	57	58	59
	80	53	54	55	56	57	
	100	52	53	54	55	56	58
	125	51	52	53	54	55	58
	160	50	51	53	54	55	57
	200	47	49	51	53	-	57
	200	-	53	54	55	56	58
	250	50	52	53	54	55	57
	320	49	51	52	54	55	57
	400	48	50	51	53	55	57
	500	47	49	51	53	55	57

**Таблица 17 - Динамический модуль упругости и относительное сжатие материала звукоизоляционного слоя при нагрузке на звукоизоляционный слой**

Материалы		Динамический модуль упругости $E_d$ , Па, и относительное сжатие $\epsilon_d$ материала звукоизоляционного слоя при нагрузке на звукоизоляционный слой, Па		
		2000	5000	10000
1 Плиты минераловатные на синтетическом связующем				

1 Плиты минераловатные на синтетическом связующем							
---	--	--	--	--	--	--	--

Полужесткие	70-90		0,5		0,55		0,7
	95-100		0,5		0,55		0,65
Жесткие	110-125		0,5		0,5		0,6
	130-150		0,4		0,45		0,55
2 Плиты из изовербального волокна на синтетическом связующем	70-90		0,1		0,15		0,2
	100-120		0,08		0,10		0,15
	125-150		0,07		0,08		0,1
3 Маты минераловатные прошивные	75-125		0,65		0,7	-	-
	126-175		0,5		0,55	-	-
4 Плиты древесноволокнистые мягкие	250		0,1		0,2		0,25
5 Прессованная пробка	200		0,1		0,2		0,25
6 Песок прокаленный	1300-1500		0,03		0,04		0,06
7 Материалы из пенополиэтилена и пенополипропилена:	велимат		0,19		0,37	-	-
	пенополиэкс		0,02		0,1	-	-
	изолон (ППЭ-Л-3020)		0,05		0,1	-	-
	изолон (ППЭ-Л-3010)		0,04		0,08	-	-
	энергофлекс, пенофол, вилатерм		0,04		0,1	-	-
	парколаг		0,1		0,15	-	-
	термофлекс		0,03		0,1	-	-
	порилекс (НПЭ)		0,15		0,2	-	-
	этафом (ППЭ-Р)		0,02		0,1	-	-
	пенотерм		0,1		0,2	-	-

**Примечания:**

1 Для нагрузок на звукоизоляционный слой, не указанных в настоящей таблице, значения  $E_d$  и  $\epsilon_d$  следует принимать по линейной интерполяции в зависимости от фактической нагрузки.

2 В таблице даны ориентировочные значения  $E_d$  и  $\epsilon_d$ , более точные данные следует брать из сертификатов на материалы.

### 9.12 Расчет приведенного индекса изоляции ударного шума междуэтажным перекрытием с полом на звукоизоляционном упругом слое

Индекс приведенного уровня ударного шума  $L_{mw}$ , дБ, под междуэтажным перекрытием с полом на звукоизоляционном слое (ГОСТ Р ЕН 12354-2) следует определять по таблице 18 в

зависимости от значения индекса приведенного уровня ударного шума для несущей плиты перекрытия (сплошного сечения или с круглыми пустотами)  $L_{nwo}$ , определенного по таблице 19, и частоты  $f_0$  собственных колебаний пола, лежащего на звукоизоляционном слое. Частота  $f_0$ , Гц, определяется по формуле

$d$  - толщина звукоизоляционного слоя в обжатом состоянии, м;

$m_2$  - поверхностная плотность пола (без звукоизоляционного слоя),  $\text{кг}/\text{м}^2$ .

Динамический модуль упругости и относительное сжатие материала звукоизоляционного слоя при нагрузке на звукоизоляционный слой приведены в таблице 17.

**Таблица 18 - Индексы приведенного уровня ударного шума под перекрытием  $L_{nw}$ , дБ, при индексе для несущей плиты перекрытия  $L_{nwo}$ , дБ**

Конструкция пола		Индексы приведенного уровня ударного шума под перекрытием $L_{nw}$ , дБ, при индексе для несущей плиты перекрытия $L_{nwo}$ , дБ						
		86	84	82	80	78	76	74
	160	59	58	56	55	54	54	53
	200	61	60	58	57	55	54	54
	250	62	61	59	58	56	55	55
	315	64	62	60	59	57	56	56
2 Покрытие пола на сборных плитах с $m = 30 \text{ кг}/\text{м}^2$ по ЗИ слою с $E_d = 3 \cdot 10^5 - 10 \cdot 10^5 \text{ Па}$	100	60	58	56	54	52	51	50
	125	64	62	60	58	56	55	54
	160	68	66	64	62	60	59	58
	200	70	68	66	64	62	61	60
	250	72	70	68	66	64	63	62
3 Покрытие пола на монолитной стяжке или сборных плитах с $m = 60 \text{ кг}/\text{м}^2$ по ЗИ слою с $E_d = 3 \cdot 10^5 - 10 \cdot 10^5 \text{ Па}$	60	61	58	56	54	51	49	48
	80	62	59	57	56	53	52	51
	100	64	61	59	57	56	55	54
	125	66	63	61	59	58	57	56
	160	68	65	63	61	60	58	57
	200	70	68	66	64	62	60	59
	160	62	60	58	57	55	54	53
	200	65	63	61	59	58	57	56
	250	67	65	63	61	60	59	58
	315	71	69	67	66	64	63	62
5 Покрытие пола на монолитной стяжке или	60	59	56	54	52	50	48	47

сборных плитах с $m = 120 \text{ кг/м}^2$ по ЗИ слою с $E_d = 3 \cdot 10^5 - 10 \cdot 10^5 \text{ Па}$	80	61	58	56	54	23	50	49
	100	63	60	58	57	55	53	52
	125	65	62	60	58	56	54	53
	160	67	64	62	60	58	56	55
	200	68	65	64	62	60	58	57
	160	61	58	56	55	53	52	51
	200	63	60	58	57	55	54	53
	250	65	63	61	59	58	57	56
	315	69	67	65	64	62	61	60

**Примечание** - При промежуточных значениях поверхностной плотности стяжки (сборных плит) индексы следует определять методом интерполяции, округляя до целого числа дБ.

**Таблица 19 - Значения  $L_{нво}$ , дБ, в зависимости от поверхностной плотности несущей плиты перекрытия,  $\text{кг/м}^2$**

1	2
150	86
200	84
250	82
300	80
350	78
400	77
450	76
500	75
550	74
600	73

**Примечания**

### 9.13 Ориентировочные ускоренные методы оценки индекса изоляции воздушного шума и приведенного индекса изоляции ударного шума

где  $K$  определяется по таблице 9.

$h$  - толщина плиты, м.

При предварительном выборе материала упругой прокладки (звукоизоляционный слой) индекс приведенного уровня ударного шума под перекрытием ориентировочно можно определять по формуле (25).

## **10 Проектирование ограждающих конструкций, обеспечивающих нормативную звукоизоляцию**

### **10.1 Рекомендации общего характера**

10.1.1 Элементы ограждений рекомендуется проектировать из материалов с плотной структурой, не имеющей сквозных пор. Наружные слои ограждений, выполненных из материалов со сквозной пористостью, должны быть из плотного материала, бетона или раствора.

Внутренние стены и перегородки из кирпича, керамических и шлакобетонных блоков рекомендуется проектировать с заполнением швов на всю толщину (без пустошовки) и оштукатуренными с двух сторон безусадочным раствором.

10.1.2 Ограждающие конструкции необходимо проектировать так, чтобы в процессе строительства и эксплуатации в их стыках не было и не возникло даже минимальных сквозных щелей и трещин. Возникающие в процессе строительства щели и трещины после их расчистки должны устраняться конструктивными мерами и заделкой невысыхающими герметиками и другими материалами на всю глубину.

### **10.2 Проектирование внутренних стен и перегородок**

10.2.1 Двойные стены или перегородки обычно проектируются с жесткой связью между элементами по контуру или в отдельных точках. Величина промежутка между элементами конструкций должна быть не менее 4 см.

В конструкциях каркасно-обшивных перегородок следует предусматривать точечное крепление листов к каркасу с шагом не менее 300 мм. Если применяют два слоя листов обшивки с одной стороны каркаса, то они не должны склеиваться между собой. Шаг стоек каркаса и расстояние между его горизонтальными элементами рекомендуется принимать не менее 600 мм. Рекомендованное выше заполнение промежутка мягкими звукопоглощающими материалами особенно эффективно для улучшения звукоизоляции каркасно-обшивных перегородок. Кроме того, для повышения их звукоизоляции рекомендуются самостоятельные каркасы для каждой из обшивок, а в необходимых случаях возможно применение двух- или трехслойной обшивки с каждой стороны перегородки.

10.2.2 Для увеличения изоляции воздушного шума стеной или перегородкой, выполненной из железобетона, бетона, кирпича и т.п., в ряде случаев, целесообразно использовать дополнительную обшивку на отnose.

В качестве материала обшивки могут использоваться: гипсокартонные листы, твердые древесно-волоконистые плиты и подобные листовые материалы, прикрепленные к стене по деревянным рейкам, по линейным или точечным маякам из гипсового раствора. Воздушный промежуток между стеной и обшивкой целесообразно выполнять толщиной 40-50 мм и заполнять мягким звукопоглощающим материалом (минераловатными или стекловолоконистыми плитами, матами и т.п.).

10.2.3 Входные двери квартир следует проектировать с порогом и уплотнительными прокладками в притворах.

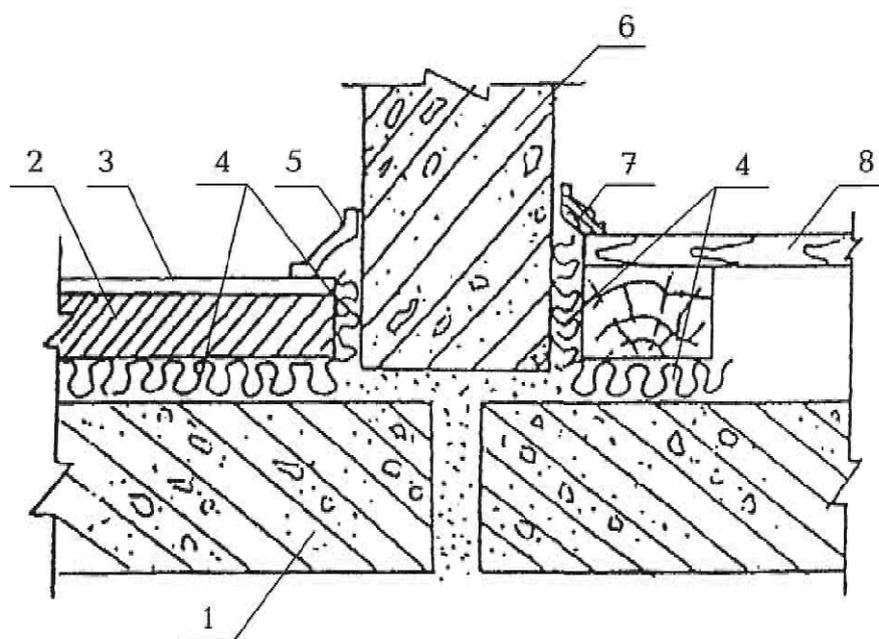
### **10.3 Проектирование междуэтажных перекрытий**

10.3.1 Пол на звукоизоляционном слое (прокладках) не должен иметь жестких связей (звуковых мостиков) с несущей частью перекрытия, стенами и другими конструкциями здания, т.е. должен быть "плавающим". Деревянный пол или плавающее бетонное основание пола (стяжка) должны быть отделены по контуру от стен и других конструкций здания зазорами шириной 1-2 см,

заполняемыми звукоизоляционным материалом или изделием, например, мягкой древесноволокнистой плитой, погонажными изделиями из пористого полиэтилена и т.п. Плинтусы или галтели следует крепить только к полу или только к стене. Примыкание конструкции пола на звукоизоляционном слое к стене или перегородке показано на рисунке 8.

При проектировании пола с основанием в виде монолитной плавающей стяжки следует располагать по звукоизоляционному слою сплошной гидроизоляционный слой (например, пергамин, гидроизол, рубероид и т.п.) с перехлестыванием в стыках не менее 20 см. В стыках звукоизоляционных плит (матов) не должно быть щелей и зазоров.

Другой возможный конструктивный вариант при размещении шумных помещений в первых нежилых этажах - устройство промежуточного (технического) второго этажа. При этом также необходимо выполнить расчеты, подтверждающие достаточную звукоизоляцию жилых помещений. Во всех случаях размещения в первых нежилых этажах помещений с источниками шума рекомендуется устройство в них подвесных потолков, значительно увеличивающих звукоизоляцию перекрытий.



1 – несущая часть междуэтажного перекрытия; 2 – бетонное основание пола  
3 – звукоизоляционный материал; 4 – гибкий пластмассовый плинтус; 5 – звукоизоляционный материал;  
6 – стена; 7 – деревянная галтель;  
8 – дощатый пол на лагах

Рисунок 8 - Схема конструктивного решения узла примыкания пола на звукоизоляционном слое к стене (перегородке)

## 10.4 Проектирование стыков и узлов

10.4.1 Стыки между внутренними ограждающими конструкциями, а также между ними и другими примыкающими конструкциями должны быть запроектированы таким образом, чтобы в них при строительстве отсутствовали и в процессе эксплуатации здания не возникали сквозные трещины, щели и неплотности, которые резко снижают звукоизоляцию ограждений.

Стыки, в которых в процессе эксплуатации, несмотря на принятые конструктивные меры, возможно взаимное перемещение стыкуемых элементов под воздействием нагрузки, температурные и усадочные деформации, следует конструировать с применением долговечных герметизирующих упругих материалов и изделий, приклеиваемых к стыкуемым поверхностям.

10.4.2 Стыки между несущими элементами стен и опирающимися на них перекрытиями следует проектировать с заполнением раствором или бетоном. Если в результате нагрузок или

других воздействий возможно раскрытие швов, при проектировании должны быть предусмотрены меры, не допускающие образования в стыках сквозных трещин.

Стыки между несущими элементами внутренних стен проектируются, как правило, с заполнением раствором или бетоном. Сопрягаемые поверхности стыкуемых элементов должны образовывать полость (колодец), поперечные размеры которого обеспечивают возможность плотного заполнения ее монтажным бетоном или раствором на всю высоту элемента. Необходимо предусмотреть меры, ограничивающие взаимное перемещение стыкуемых элементов (устройство шпонок, сварка закладных деталей и т.д.). Соединительные детали, выпуски арматуры и т.п. не должны препятствовать заполнению полости стыка бетоном или раствором. Стыки рекомендуется заполнять безусадочным (расширяющимся) бетоном или раствором.

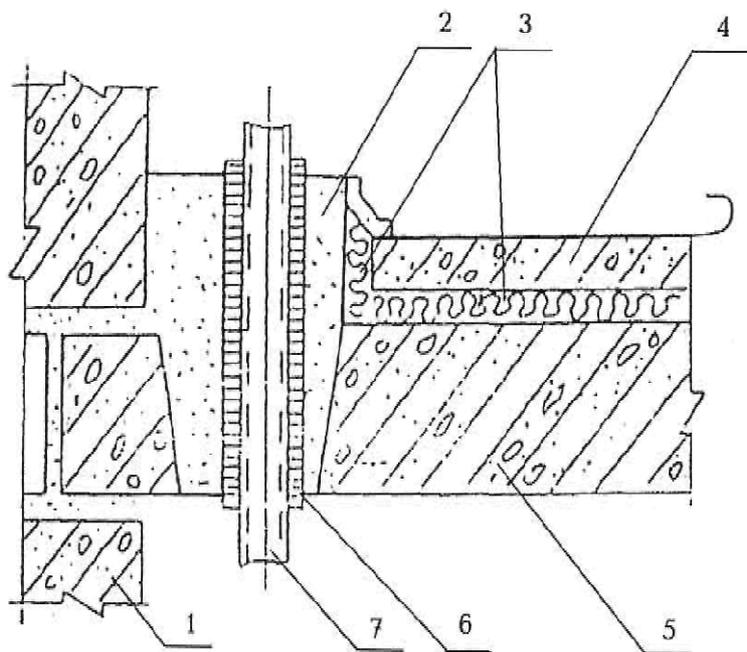
При проектировании сборных элементов конструкций необходимо принимать такую конфигурацию и размеры стыкуемых участков, которые обеспечивают размещение, наклейку, фиксацию и требуемое обжатие герметизирующих материалов и изделий, когда их применение предусмотрено.

### 10.5 Проектирование элементов ограждающих конструкций, связанных с инженерным оборудованием зданий

10.5.1 Пропуск труб водяного отопления, водоснабжения и т.п. через межквартирные стены не допускается.

Трубы водяного отопления, водоснабжения и т.п. должны пропускаться через междуэтажные перекрытия и межкомнатные стены (перегородки) в эластичных гильзах (из пористого полиэтилена и других упругих материалов), допускающих температурные перемещения и деформации труб без образования сквозных щелей (рисунок 9).

Полости в панелях внутренних стен, предназначенные для соединения труб замоноличенных стояков отопления, должны быть заделаны безусадочным бетоном или раствором.



1 – стена; 2 – безусадочный бетон или раствор; 3 – прокладка (слой) из звукоизоляционного материала; 4 – бетонное основание пола; 5 – несущая часть перекрытия; 6 – эластичная гильза; 7 – труба стояка отопления

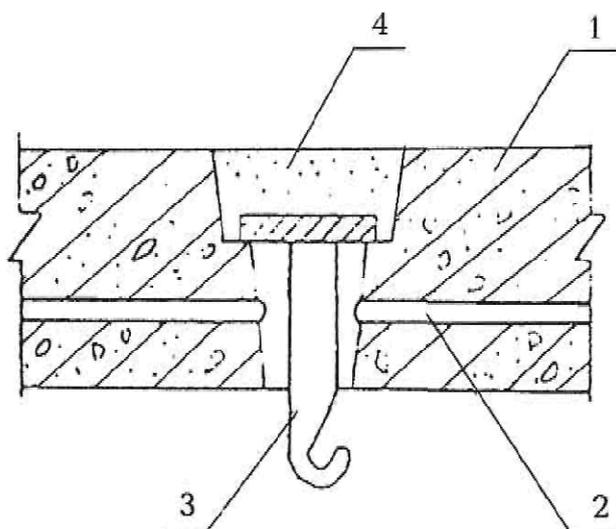
Рисунок 9 – Схема конструктивного решения узла пропуска стояка отопления через междуэтажное перекрытие

10.5.2 Скрытая электропроводка в межквартирных стенах и перегородках должна располагаться в отдельных для каждой квартиры каналах или штрабах.

Полости для установки распаячных коробок и штепсельных розеток должны быть несквозными. Если образование сквозных отверстий обусловлено технологией изготовления элементов стены, указанные приборы должны устанавливаться в них только с одной стороны. Свободную часть полости заделывают гипсовым или другим безусадочным раствором толщиной слоя не менее 40 мм.

Не рекомендуется устанавливать распаячные коробки и штепсельные розетки в междуквартирных каркасно-обшивных перегородках. В случае необходимости следует применять штепсельные розетки и выключатели, при установке которых не вырезаются отверстия в листах обшивки.

Вывод провода из перекрытия к потолочному светильнику следует предусматривать в несквозной полости. Если образование сквозного отверстия обусловлено технологией изготовления плиты перекрытия, то отверстие должно состоять из двух частей. Верхняя часть большего диаметра должна быть заделана безусадочным раствором, нижняя - заполнена звукопоглощающим материалом (например, супертонким стекловолокном) и прикрыта со стороны потолка слоем раствора или плотной декоративной крышкой (рисунок 10).



1 – панель перекрытия; 2 – электроканал; 3 – крюк (приварен к круглой стальной пластине); 4 – раствор (заделка нижней части отверстия условно не показана)

Рисунок 10 – Схема конструктивного решения выпуска провода из перекрытия к потолочному светильнику (перекрытие со сквозным отверстием)

10.5.3 Конструкция вентиляционных блоков должна обеспечивать целостность стенок (отсутствие в них сквозных каверн, трещин), разделяющих каналы. Горизонтальный стык вентиляционных блоков должен исключать возможность проникновения шума по неплотностям из одного канала в другой.

Вентиляционные отверстия смежных по вертикали квартир должны сообщаться между собой через сборный и попутный каналы не ближе, чем через этаж.

Приложение А  
(справочное)

### Примеры расчета звукоизолирующей способности перегородок, стен и междуэтажных перекрытий

**Примеры**

Построение частотной характеристики выполняется в соответствии с рисунком А.1. По таблице 7 находим частоту, соответствующую точке В

$$f_B = \frac{29000}{h} = 290 \approx 315 \text{ Гц (округляем до среднегеометрической частоты 1/3-октавной}$$

полосы, в которой находится  $f_B$ ).

Определяем поверхностную плотность ограждения  $m = \gamma h = 2300 \cdot 0,1 = 230 \text{ кг/м}^2$ .

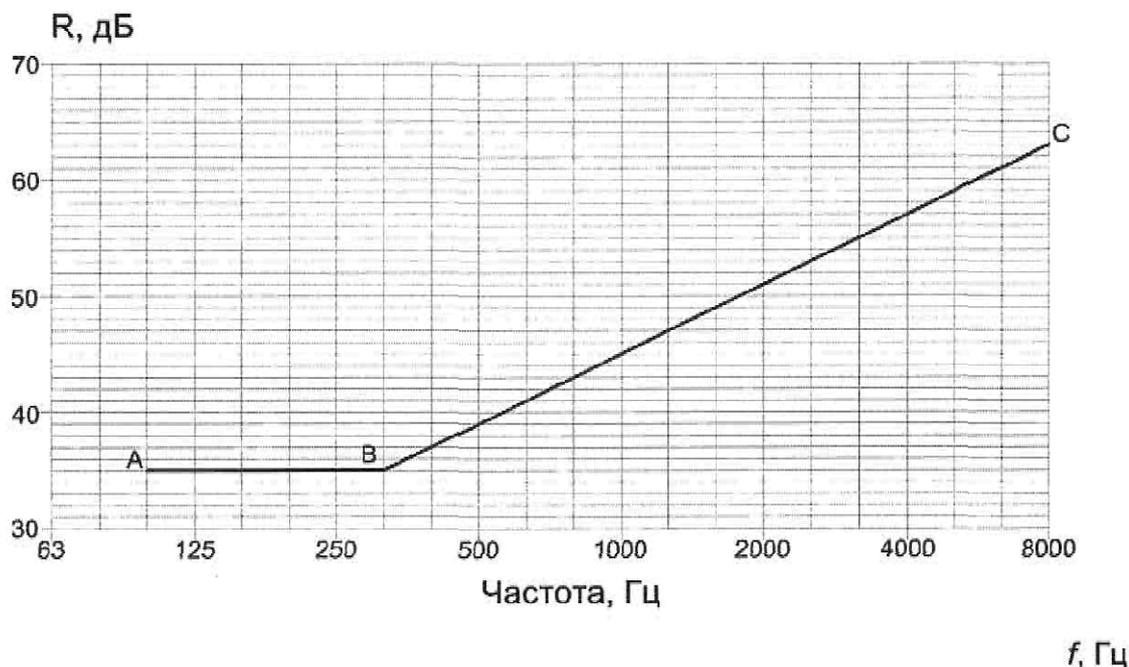
Определяем ординату точки В по формуле (5), в нашем случае  $K = 1$

Из точки В влево проводим горизонтальный отрезок ВА, вправо от точки В - отрезок ВС с наклоном 6 дБ на октаву до точки С с ординатой 65 дБ. Точка С соответствует частоте 10 000 Гц, т.е. находится за пределами нормируемого диапазона частот. Рассчитанная частотная характеристика изоляции воздушного шума указанной конструкцией перегородки приведена на рисунке А.1.

В нормируемом диапазоне частот изоляция воздушного шума составляет:

f, Гц	100	125	160	200	250	315	400	500
R, дБ	35,0	35,0	35,0	35,0	35,0	35,0	37,0	39,0

f, Гц	630	800	1000	1250	1600	2000	2500	3150
R, дБ	41,0	43,0	45,0	47,0	49,0	51,0	53,0	55,0



**Рисунок А.1 - Расчетная частотная характеристика**

2 Построить частотную характеристику изоляции воздушного шума перегородкой, выполненной из двух листов ГКЛ толщиной 14 мм,  $\gamma = 850 \text{ кг/м}^3$ . Каркас деревянный. Воздушный промежуток имеет толщину 100 мм.

2.1 Строим частотную характеристику изоляции воздушного шума одним листом ГКЛ в соответствии с 9.2. Координаты точек В и С определяем по таблице 10.

$$f_B = \frac{19000}{h} = \frac{19000}{14} = 1357 \approx 1250 \quad \text{Гц}; R_B = 34 \quad \text{дБ};$$

$$f_c = \frac{38000}{14} = 2714 \approx 2500 \quad \text{Гц}; R_C = 28 \quad \text{дБ}.$$

Строим вспомогательную линию ABCD с учетом поправки  $\Delta R_1$ , по таблице 11  $\Delta R_1 = 4,5$  дБ, далее строим вспомогательную линию  $A_1B_1C_1D_1$  на 4,5 дБ выше линии ABCD (рисунок А.2).

2.2 Определяем частоту резонанса по формуле (7). Поверхностная плотность листа ГКЛ  $m = \gamma \cdot h = 850 \cdot 0,014 = 11,9 \quad \text{кг/м}^2$ .

На частоте 80 Гц находим точку F на 4 дБ ниже соответствующей ординаты линии  $A_1B_1C_1D_1$ ,  $R_F = 16,5$  дБ.

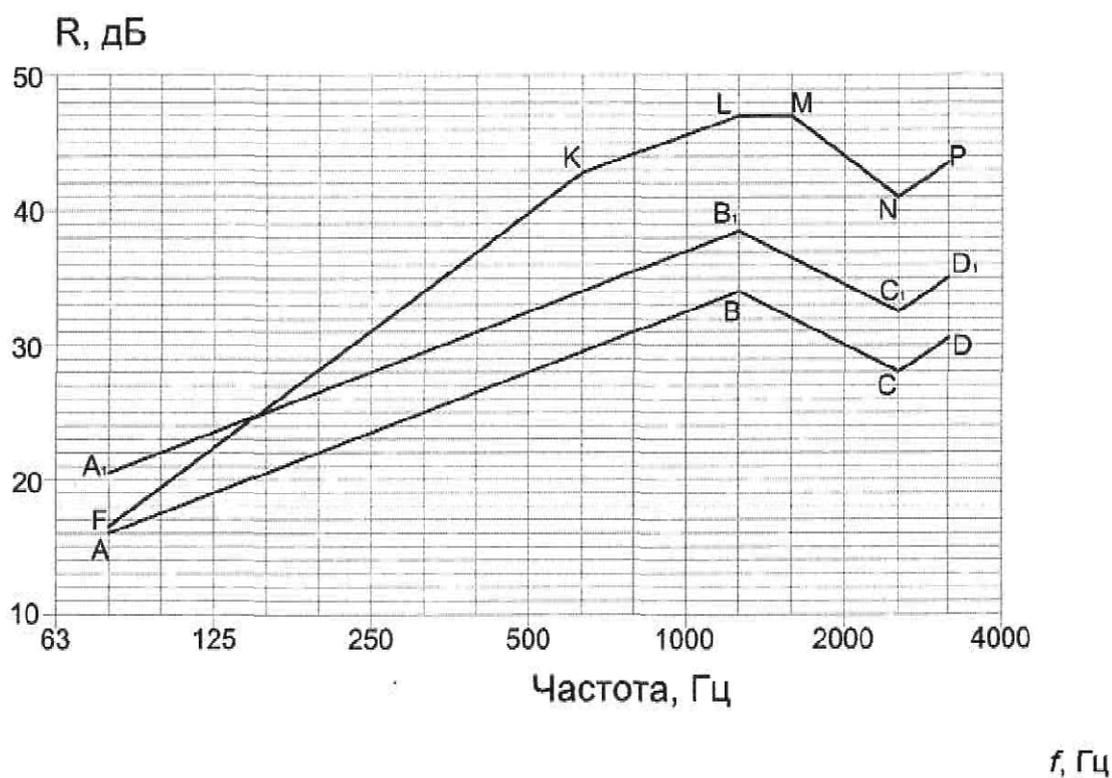


Рисунок А.2 - Расчетная частотная характеристика

2.3 На частоте  $8f_p$  (630 Гц) находим точку K с ординатой  $R_K = R_F + H = 16,5 + 26 = 42,5$  дБ.  $H = 26$  дБ по таблице 12. От точки K проводим отрезок KL до частоты  $f_B = 1250$  Гц с наклоном 4,5 дБ на октаву,  $R_1 = 47$  дБ. Превышение отрезка KL над вспомогательной линией  $A_1B_1C_1D_1$  дает нам значение поправки  $\Delta R_2 = 8,5$  дБ.

2.4 От точки L проводим вправо горизонтальный отрезок LM на одну 1/3-октавную полосу.

На частоте  $f_C=2500$  Гц строим точку N с ординатой  $R_N=R_{C1}+\Delta R_2=32,5+8,5=41$  дБ. От точки N проводим отрезок NP с наклоном 7,5 дБ на октаву.

Линия FKLMPN представляет собой частотную характеристику изоляции воздушного шума данной перегородкой. В нормируемом диапазоне частот звукоизоляция данной конструкцией составляет:

f, Гц	100	125	160	200	250	315	400	500
R, дБ	19,5	22,5	25,0	28,0	31,0	34,0	36,5	39,5

f, Гц	630	800	1000	1250	1600	2000	2500	3150
R, дБ	42,5	44,0	45,5	47,0	47,0	44,0	41,0	43,5

3 Построить частотную характеристику изоляции воздушного шума перегородкой, выполненной из двух листов сухой гипсовой штукатурки (ГКЛ) толщиной 10 мм,  $\gamma=1100$  кг/м<sup>3</sup> по деревянному каркасу, воздушный промежуток  $d = 50$  мм заполнен минераловатными плитами ПП-80,  $\gamma=80$  кг/м<sup>3</sup>

3.1 Строим частотную характеристику звукоизоляции для одного листа ГКЛ. Координаты точек B и C определяем по таблице 10.

$$f_B = \frac{19000}{h} = \frac{19000}{10} = 1900 \approx 2000 \quad \text{Гц}; R_B = 36 \quad \text{дБ};$$

$$f_C = \frac{38000}{10} = 3800 \approx 4000 \quad \text{Гц}; R_C = 30 \quad \text{дБ}.$$

Общая поверхностная плотность ограждения включает в себя две обшивки с  $m_1=m_2=\gamma \cdot h=1100 \cdot 0,01=11$  кг/м<sup>2</sup> и заполнение  $80 \cdot 0,05=4$  кг/м<sup>2</sup>,  $m_{\text{общ}}=26$  кг/м<sup>2</sup>

$$m_{\text{общ}}/m_1=26/11=2,36, \text{ по таблице 11 находим } \Delta R_1=5,5 \quad \text{дБ}.$$

3.2 Определяем частоту резонанса конструкции по формуле (7)

На частоте  $0,8f_p=100$  Гц отмечаем точку E с ординатой  $R_E=16,5+5,5=22$  дБ, на частоте  $f_p=125$  Гц отмечаем точку F с ординатой  $R_F=18+5,5-4=19,5$  дБ.

3.3 На частоте  $8f_p=1000$  Гц отмечаем точку K с ординатой  $R_K=R_F+H=19,5+24=43,5$  дБ и соединяем её с точкой F. Далее до частоты  $f_B=2000$  Гц проводим отрезок KL с наклоном 4,5 дБ на октаву,  $R_L=48$  дБ до следующей 1/3-октавной полосы 2500 Гц и горизонтальный отрезок LM. На частоте  $f_C=4000$  Гц отмечаем точку N с ординатой

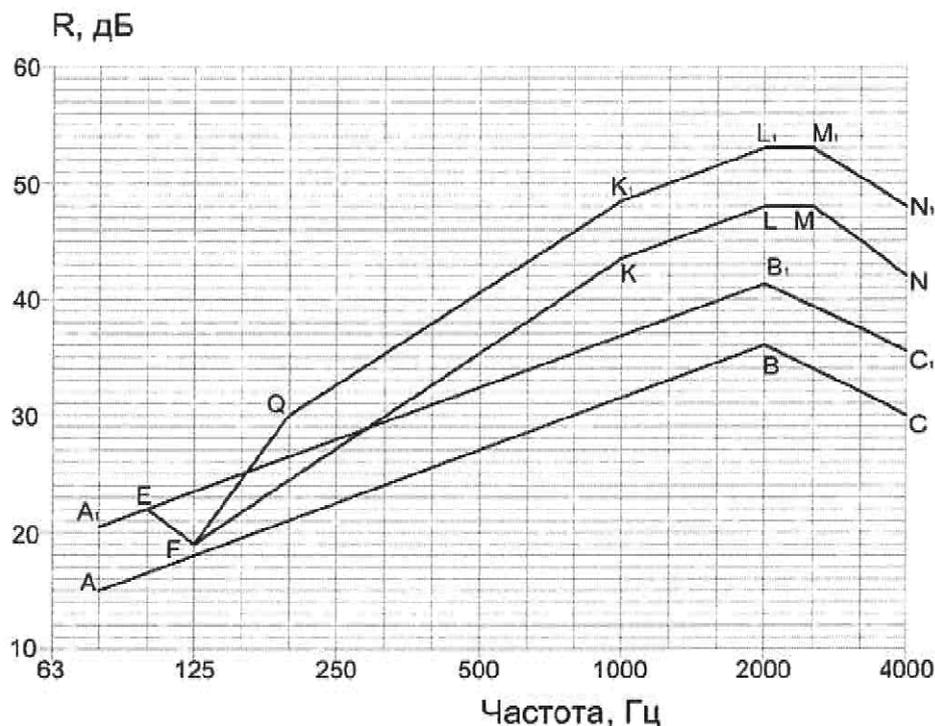
Линия EFKLMN является частотной характеристикой изоляции воздушного шума данной перегородкой, но с незаполненным воздушным промежуток.

3.4 На частоте  $1,6f_p=200$  Гц отмечаем точку Q с ординатой  $R_Q=25+5=30$  дБ (по таблице 13 поправка  $\Delta R_4=5$  дБ) и соединяем ее с точкой F. Далее строим частотную характеристику параллельно линии FKLMPN, прибавляя к ее значениям поправку  $\Delta R_4=5$  дБ.

В нормируемом диапазоне частот изоляция воздушного шума конструкцией составляет:

f, Гц	100	125	160	200	250	315	400	500
R, дБ	22,0	19,5	24,5	30,0	32,5	35,0	38,0	40,5

f, Гц	630	800	1000	1250	1600	2000	2500	3150
R, дБ	43,0	46,0	48,5	50,0	51,5	53,0	53,0	50,0



f, Гц

Рисунок А.3 - Расчетная частотная характеристика

4 Рассчитать индекс изоляции воздушного шума междуэтажным перекрытием. Перекрытие состоит из железобетонной несущей плиты  $\gamma=2500 \text{ кг/м}^3$  толщиной 10 см, звукоизоляционных полосовых прокладок из жестких минераловатных плит плотностью  $140 \text{ кг/м}^3$  толщиной 4 см в необжатом состоянии и дощатого пола толщиной 35 мм, на лагах сечением 100x50 мм с шагом 50 см. Полезная нагрузка 2000 Па

4.1 Определяем поверхностные плотности элементов перекрытия:

$$m_1=2500 \cdot 0,1=250 \text{ кг/м}^2; m_2=600 \cdot 0,035(\text{доски})+600 \cdot 0,05 \cdot 0,1 \cdot 2(\text{лаги})=27 \text{ кг/м}^2.$$

4.2 Находим частоту резонанса конструкции по формуле (9) при  $E_d=8,0 \cdot 10^5 \text{ Па}$ ;  $\epsilon=0,55$  (таблица 17),  $d=0,04 \cdot (1-0,55)=0,018 \text{ м}$ .

$$f_p=16 \sqrt{\frac{(250+27) \cdot 8 \cdot 10^5}{0,018 \cdot 250 \cdot 27}}=216 \approx 200 \text{ Гц. По таблице 16 находим индекс изоляции}$$

воздушного шума данным междуэтажным перекрытием -  $R_w=52 \text{ дБ}$ .

5 Рассчитать индекс приведенного уровня ударного шума под междуэтажным перекрытием.

Перекрытие состоит из железобетонной несущей плиты толщиной 12 см,  $\gamma=2500 \text{ кг/м}^3$  звукоизоляционного слоя из мягких ДВП плотностью  $250 \text{ кг/м}^2$ , толщиной 2,5 см в необжатом состоянии, гипсобетонной панели плотностью  $\gamma=1300 \text{ кг/м}^3$ , толщиной 5 см и линолеум средней плотностью  $\gamma=1100 \text{ кг/м}^3$ , толщиной 3 мм. Полезная нагрузка 2000 Па

5.1 Определяем поверхностные плотности элементов перекрытия:

$$m_1 = 2500 \cdot 0,12 = 300 \text{ кг/м}^2;$$

$$m_2 = 1300 \cdot 0,05 + 1100 \cdot 0,003 = 68,3 \text{ кг/м}^2.$$

Нагрузка на звукоизоляционный слой  $2000 + 683 = 2683 \text{ Па}$

$$\varepsilon = 0,10 \text{ (таблица 17)}, d = 0,025 \cdot (1 - 0,1) = 0,0225 \text{ м.}$$

6 Подобрать параметры конструкции "сэндвича", обеспечивающие изоляцию воздушного шума во всем нормируемом диапазоне частот по закону массы и обладающей необходимой при монтаже и эксплуатации жесткостью. Длина "сэндвича"  $l = 3 \text{ м}$ , в качестве наружных плит используются алюминиевые листы ( $c_n = 5400 \text{ м/с}$ ;  $E' = 1,1 \cdot 10^{11} \text{ Па}$ )

Принимаем  $h = 1,5 \text{ мм}$ . Пренебрегая массой сердцевины, получим  $R = 2 \cdot 2700 \cdot 0,0015 \cdot 9,81 \cdot 3 = 238 \text{ Н/м}$ . Полагая  $\beta = 3$ , находим по формуле (14)

и далее требуемый динамический модуль упругости материала сердцевины при сдвиге

что соответствует жестким пенопластам.

Собственная частота симметричных колебаний

7 Построить частотную характеристику собственной звукоизоляции шлакобетонной стеной толщиной 20 см, плотностью  $1800 \text{ кг/м}^3$  и длиной  $l = 5 \text{ м}$  с асбестоцементной плитой толщиной 6 мм (поверхностная плотность  $m_n = 11 \text{ кг/м}^2$ , скорость продольной волны  $c_n = 4000 \text{ м/с}$ ), установленной с одной стороны стены по  $n = 7$  вертикально прибитым к стене рейкам толщиной  $d = 4 \text{ см}$ )

Строим частотную характеристику собственной звукоизоляции стеной  $R_1$ . Для этого находим координаты точки В при  $m = 1800 \times 0,2 = 360 \text{ кг/м}^3$ , откуда  $f_B = 145 \text{ Гц} \approx 160 \text{ Гц}$  и  $R_B = 39 \text{ дБ}$ . По правилам, указанным в 9.1, строим частотную характеристику изоляции воздушного шума стеной. Затем рассчитываем значения дополнительной звукоизоляции  $\Delta R$ , дБ. Предварительно по формуле  $f_{гр} = c_n^2 / (1,8 c_n h)$ , где  $c_n$  - скорость продольной волны в ограждении, а также по формулам находим:

Подставим значения  $f_0$  и  $s_n$  в формулу (10), получим: при  $f < 90 \text{ Гц}$   $\Delta R = 0$ ; при  $f > 90 \text{ Гц}$   $\Delta R = -10 \lg \left[ (90/f)^4 + 0,0162 \cdot 7 \right] = -10 \lg \left[ (90/f)^4 + 0,113 \right]$ . Значение  $\Delta R$  вычисляем в зависимости

от частот нормируемого диапазона по приведенной выше формуле.

В нормируемом диапазоне частот изоляция воздушного шума конструкцией составляет:

f, Гц	100	125	160	200	250	315	400	500
	40,1	43,2	45,7	49,1	51,9	54,2	56,4	58,4

f, Гц	630	800	1000	1250	1600	2000	2500	3150
	60,5	62,5	64,5	66,5	68,5	70,5	72,5	74,5

**Приложение Б  
(рекомендуемое)**

**Расчет**

**изоляции воздушного шума криволинейным (в частности цилиндрическим) ограждением**

где  $m_n$  - масса единицы площади оболочки;  $f_n = c_n / 2\pi r$  - частота собственных чисто радиальных колебаний оболочки;  $c_n$  - скорость продольной волны в стальной плите;  $r$  - радиус оболочки. Звукоизоляция оболочкой практически не зависит от частоты.

При расположении источника шума внутри стальной оболочки частотная характеристика звукоизоляции строится в виде ломаной ABCD (рисунок Б.1). Координаты точек В и С находят по формулам:

$$f_B = 1,6 \cdot 10^6 / d ; R_B = 74 - 20 \lg(d/h) ; \text{ (Б.2)}$$

$$f_C = 1,2 \cdot 10^4 / h ; R_C = 31 , \text{ (Б.3)}$$

где  $d$  - диаметр оболочки, мм;  
 $h$  - толщина оболочки, мм.

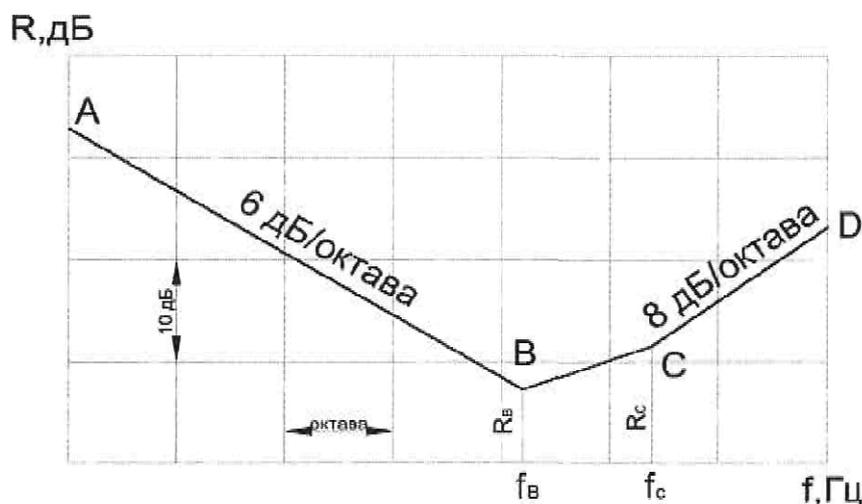


Рисунок Б.1 - Частотная характеристика звукоизоляции цилиндрической оболочкой

## Приложение В (рекомендуемое)

### Расчет изоляции воздушного шума двойным ограждением без жесткой связи по контуру

Если, кроме того, длина продольной волны в слое больше шестикратной толщины ограждения, то волновыми процессами в слое можно пренебречь и представить его в виде системы поперечных упругих связей (пружин), непрерывно и равномерно распределенных по поверхности плиты. Тогда, при частотах ниже граничных, для этих плит двойное ограждение представляет собой двухмассовую колебательную систему; масса  $1 \text{ м}^2$  первой плиты - жесткость поперечных связей, распределенных на площади  $1 \text{ м}^2$ ; масса  $1 \text{ м}^2$  второй плиты. Частота собственных колебаний этой системы

где  $m_1$  и  $m_2$  - массы соответственно первой и второй плит,  $\text{кг/м}^2$  ;

$K$  - коэффициент жесткости связей, равный  $E/d$  ( $E$  - динамический модуль упругости материала упругого слоя;  $d$  - его толщина).

При частоте колебаний  $f_p$  - наблюдается наибольшее прохождение звука через двойное ограждение. Двойные ограждения следует проектировать таким образом, чтобы частота  $f_p$  лежала вне области частот с нормируемым диапазоном, т.е. ниже 63 Гц. В частности, для двойных ограждений с воздушным промежутком наименьшее допустимое расстояние между плитами,  $d_{\text{мин}}$ , м, найденное из условия

Звукоизоляция двойным ограждением при частотах  $2f_p < f < 0,5f_{\text{гр}1,2}$  ( $f_{\text{гр}1,2}$  - граничные частоты для плит 1 и 2).

где  $R_2$  и  $R_0$  - звукоизоляция по закону массы однослойными ограждениями массой  $1 \text{ м}^2$  соответственно  $m_2$  и  $m_{06}=m_1+m_2$  ;

$f_0 = [1/(2\pi)] \sqrt{K/m_1}$  - частота собственных колебаний массы  $m_1$  на упругом основании жесткостью  $K$ .

Поскольку частота  $f_p$  имеет наименьшее значение при  $m_1=m_2$ , то ограждение из двух плит одинаковой массы на частотах ниже граничной обладает наибольшей звукоизолирующей способностью среди других двойных ограждений той же общей массы.

$$f_1 = [1/(2\pi)] \sqrt{K/m_1} ; \lambda = m_2/m_1 ; \beta = D_1/D_2 ,$$

где  $R_2$  - звукоизоляция плитой с большей цилиндрической жесткостью ( $D_2 > D_1$ ), определяемая по формуле

где  $\rho$  - плотность воздуха;  $\eta$  - коэффициент потерь материала плиты.

Если ограждение составлено из двух одинаковых плит массой  $1 \text{ м}^2$   $m_{\text{п}}$ , цилиндрической жесткостью  $D$  и коэффициентом потерь  $\eta$  каждая, то для частот выше граничной

Из сравнения формул (В.6) и (В.7) следует, что в противоположность области частот ниже граничной, при  $f > f_{\text{гр.1}}$  и равных общих массах, звукоизоляционные качества двойных ограждений из разных плит выше, чем у ограждений из одинаковых плит. Если плиты изготовлены из одного материала, то оптимальными являются соотношения толщин плит  $h_2 = (2 \div 4)h_1$ . Однако наибольший звукоизоляционный эффект достигается при  $m_1 = m_2$  и  $D_1/D_2 \ll 1$ . Практически достаточно, чтобы цилиндрические жесткости плит отличались друг от друга в  $6 \div 7$  раз. Подобные конструкции изготавливаются из материалов с разными плотностями, что позволяет при неодинаковых толщинах получать одинаковые массы составляющих плит.

Повышение звукоизоляции такими двойными ограждениями при  $f > f_{\text{гр.1}}$ , т.е. в области, где звукоизоляция определяется главным образом явлением волнового совпадения, связано с тем, что ограждения, составленные из разных плит, при одной частоте звука имеют различные углы совпадения, при которых происходит наибольшая передача звука. Поэтому при любом совпадении звуковой волны явление волнового совпадения может возникнуть только в одной из плит. Дополнительное повышение звукоизоляции двойным ограждением из плит одинаковой массы, но с различными цилиндрическими жесткостями, составляет при  $f > f_{\text{гр.1}}$  около 10 дБ.

Если длина продольной волны, распространяющейся в поперечных связях, меньше шестикратной толщины промежутка между плитами, то эти связи представляют в виде упругого слоя, передача звука через который описывается одномерным волновым уравнением. В этом случае для области частот ниже граничной дополнительная звукоизоляция  $\Delta R_1$ , дБ, двойным ограждением (по сравнению с однослойной массой  $m_{\text{п}} = 1 \text{ м}^2$ ) определяется по формуле

где  $\lambda_1 = m_{\text{п}} / (\rho_c d)$ ;  $\rho_c$  и  $d$  - плотность и толщина упругого слоя;  $\eta_c$  - коэффициент потерь материала упругого слоя;  $k_1 = \omega d / c_1$ .

Зависимость  $\Delta R_1$  от безразмерной частоты  $k_1$  приведена на рисунке В.1.

Провалы в частотной характеристике соответствуют резонансным колебаниям упругого слоя, возникающим каждый раз, когда по толщине упругого слоя укладывается целое число полуволн, т.е.  $k_1 = n\pi$  ( $n = 1, 2, \dots$ ). Если усреднить значение  $\Delta R_1$  в постоянном относительном частотном диапазоне, то получим

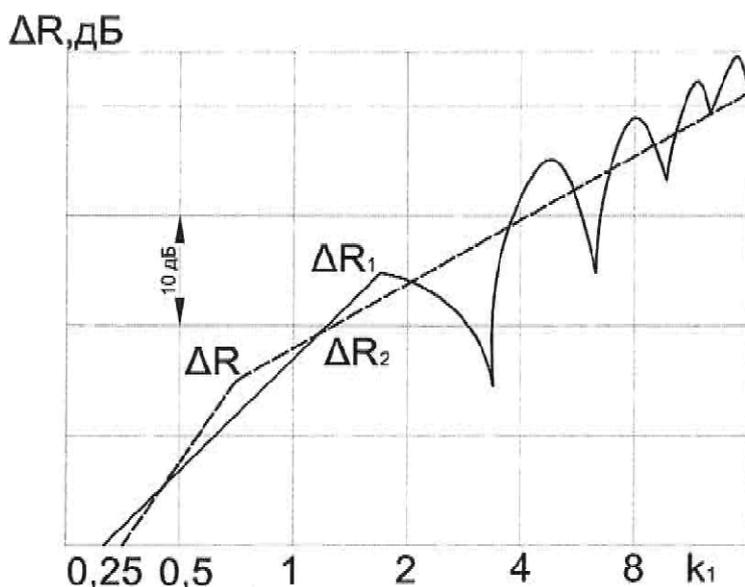


Рисунок В.1 - Дополнительная звукоизоляция двойным ограждением без жесткой связи по контуру

На рисунке В.1 нанесены графики  $\Delta R_2$  по формуле (В.9) и  $\Delta R$  по формуле (В.4а). Таким образом, на низких частотах ( $f < c_1/6d$ ) дополнительная звукоизоляция возрастает на 12 дБ с удвоением частоты (формулы (В.4а) и (В.4б), а на более высоких частотах ( $f \geq c_1/6d$ ), согласно формуле (В.9), - только на 6 дБ с удвоением частоты. Причиной снижения эффективности изоляции шума двойными ограждениями являются резонансные колебания упругого слоя. Отметим также, что в этом диапазоне частот значение звукоизоляции не зависит от толщины упругого слоя, хотя сам частотный диапазон, в котором справедлива формула (24), и связан с толщиной слоя. Вычисления показывают, что на частотах выше граничной  $f_{гр}$  и выше  $f_0 \sqrt{m_{п}/(\rho_c d)}$  дополнительная звукоизоляция также имеет тенденцию к увеличению на 6 дБ при удвоении частоты.

При отсутствии упругого материала между плитами двойного ограждения звуковые волны распространяются в воздушном промежутке под возможными углами. В связи с этим дополнительная звукоизоляция на частотах  $f < c/6d$  ( $c$  - скорость звука в воздухе) растет только на 6 дБ, а не на 12 дБ при удвоении частоты, и на 4 дБ - при удвоении толщины воздушного промежутка между плитами  $d$ . При частотах  $f > c/6d$  звукоизоляция не зависит от толщины воздушного промежутка.

Приведенные выше формулы звукоизоляции справедливы при отсутствии жесткой связи по контуру между плитами двойного ограждения.