

Задача 10 Изоляция

Определить индекс изоляции воздушного шума R_w перегородкой из силикатного кирпича плотностью 1600 кг/м³ и толщиной 120 мм. Перегородка расположена между комнатами в квартире жилого дома

Решение

1. Согласно СНиП 23-03-2003 нормируемым параметром внутренних ограждающих конструкций жилых и общественных зданий является индекс изоляции воздушного шума R_w .

Конструкция перегородки будет обладать необходимой звукоизолирующей способностью, если величина индекса изоляции воздушного шума проектируемой конструкции будет больше или равна нормируемому значению индекса изоляции воздушного шума:

$$R_w^{\text{проект}} \geq R_w^{\text{норм}}.$$

Для рассчитываемой перегородки, в соответствии с Таблицей 1 Нормативные требования к звукоизоляции внутренних ограждающих конструкций для жилых зданий (СП 51.13330), для перегородки между комнатами в квартире жилого дома $R_w^{\text{норм}} = 45$ дБ.

Нормативные частотные характеристики изоляции от воздушного и структурного шума приведены в Таблице 2

В удобном масштабе построим график нормативной частотной характеристики (по оси абсцисс отложить частоты 1/3 октавных полос, Гц; по оси ординат сделать разбивку от 0 до 65 дБ и отложить приведенные значения нормативной частотной характеристики). Шкала абсцисс – логарифмическая.

2. В приведенной графической области следует построить ломанную АВСД – расчетную частотную характеристику имеющейся конструкции.

а) сначала следует найти координаты точки В.

рассчитывают исходя из плотности материала, пользуясь таблицей 3

Таблица 3 Данные к расчету абсциссы точки В (B_x , Гц)

| Плотность бетона, кг/м ³ | B_x , Гц |
|-------------------------------------|------------|
| ≥ 1800 | 29000 / h |
| 1600 | 31000 / h |
| 1400 | 33000 / h |
| 1200 | 35000 / h |
| 1000 | 37000 / h |
| 800 | 39000 / h |
| 600 | 40000 / h |

плотностью 1600 кг/м³ и толщиной 120 мм.

$$B_x = 31000/120 = 258$$

Значение B_x следует привести к стандартной величине частоты с учетом интервала, в который попадает расчетное значение, пользуясь при этом таблицей 4.

Таблица 4 –Рекомендуемые значения абсциссы точки В (B_x , Гц)

| Среднегеометрическая частота, Гц | Интервал расчетных значений, Гц |
|----------------------------------|---------------------------------|
| 50 | 45...56 |
| 63 | 57...70 |
| 80 | 71...88 |
| 100 | 89...111 |
| 125 | 112...140 |
| 160 | 141...176 |
| 200 | 177...222 |
| 250 | 223...280 |
| 315 | 281...353 |
| 400 | 354...445 |
| 500 | 446...561 |

Среднегеометрическая частота 250 Гц. Интервал 323 – 280 Гц.

Координату Ву находят по формуле:

$$By = 20 \cdot lq \text{ мэ} - 12, (\text{дБ}),$$

где мэ —эквивалентная поверхностная плотность, $\text{кг}/\text{м}^2$; определяется по формуле:

$$\text{мэ} = \gamma \cdot \delta \cdot K, (\text{кг}/\text{м}^2),$$

где γ —плотность материала, $\text{кг}/\text{м}^3$;

δ —толщина ограждения, м;

K —коэффициент, учитывающий относительное увеличение изгибной жесткости ограждения из бетонов на легких заполнителях, поризованных бетонов и т.п. по отношению к конструкциям из тяжелого бетона с той же поверхностной плотностью.

При использовании в возведении сплошных ограждающих конструкций других материалов K подбирают из таблицы 5

| Наименование материала | Марка | Плотность | K |
|--|-------------|-------------|------|
| Керамзитобетон | M 100 | 1500 – 1550 | 1,1 |
| | | 1300 – 1450 | 1,2 |
| | | 1200 | 1,3 |
| | | 1100 | 1,4 |
| | M 150 - 200 | 1700 – 1750 | 1,1 |
| | | 1500 – 1650 | 1,2 |
| | | 1350 – 1450 | 1,3 |
| | | 1250 | 1,4 |
| Перлитобетон | M 100 | 1400 – 1450 | 1,2 |
| | | 1300 – 1350 | 1,3 |
| | | 1100 – 1200 | 1,4 |
| | | 950 – 1000 | 1,5 |
| Шлакопемзобетон | M 100 | 1600 – 1700 | 1,2 |
| | M 150 | 1700 – 1800 | 1,2 |
| Газобетон, пенобетон, газосиликат | M 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) | M 80 - 100 | 1300 | 1,15 |
| | | 1200 | 1,25 |
| | | 1000 | 1,35 |
| | | 800 | 1,45 |

$$K = 1,1$$

$$m_2 = \gamma \cdot \delta \cdot K = 1600 \cdot 0,1 \cdot 1,1 = 176 \text{ (кг/м}^2\text{)},$$

$$By = 20 \cdot \lg m_2 - 12 = 20 \cdot \lg 176 - 12 = 32,9 \text{ (дБ)},$$

Расчет индекса изоляции путем сопоставления рассчитанной частотной характеристики перегородки с оценочной кривой

Расчет проводят с точностью до 0,1 децибела.

б) нанести точку В в графической области

Координаты точки В (250; 32,9)

в) влево провести линию параллельно оси абсцисс до пересечения с осью ординат. Точка пересечения и есть точка А с координатами (100; 32,9)

г) вправо от точки В отступить одну октаву (три единичных отрезка), от вспомогательной точки подняться вверх на 6 дБ – получим точку В'. Ее координаты (500; 38,9). Провести из точки В через точку В' луч. Точка пересечения луча с верхней границей графической области (65 дБ) – точка С находится вне зоны оцениваемой области графика

д) точка пересечения верхней (65 дБ) и правой (3150 Гц) границ графической области – точка Д (3150, 65)

е) соединить точки ломаной линией. Ломанная АВСД – расчетная частотная характеристика изоляции конструкции от воздушного шума

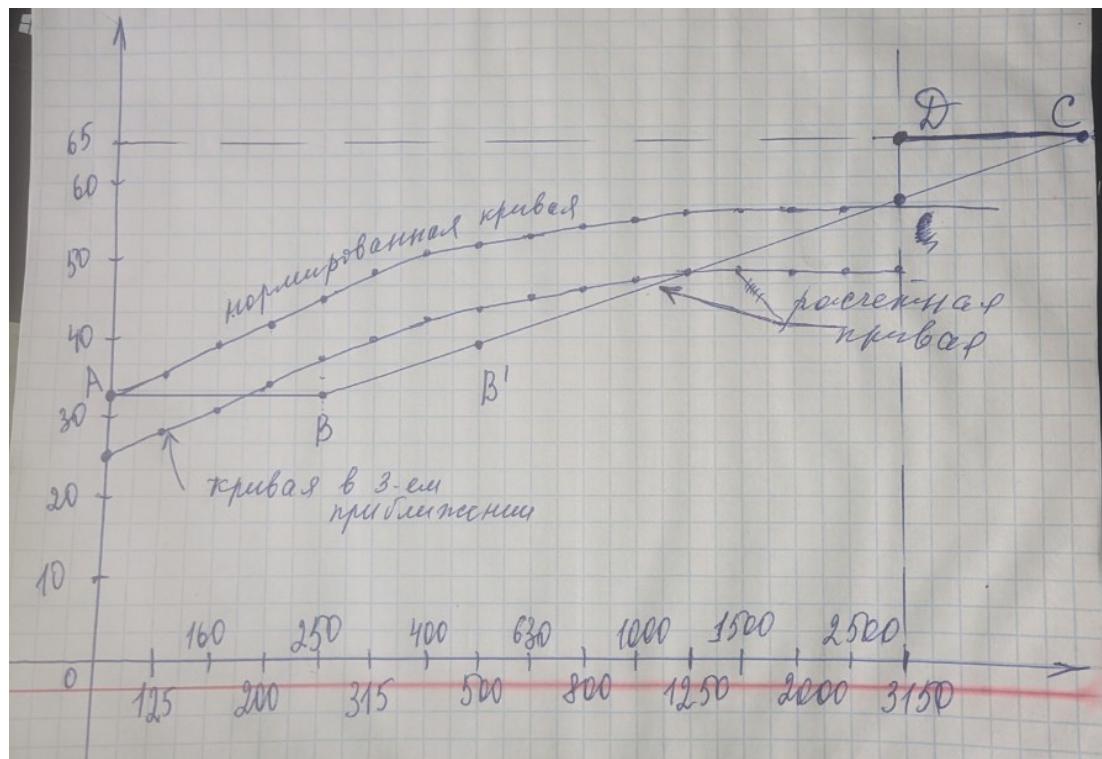
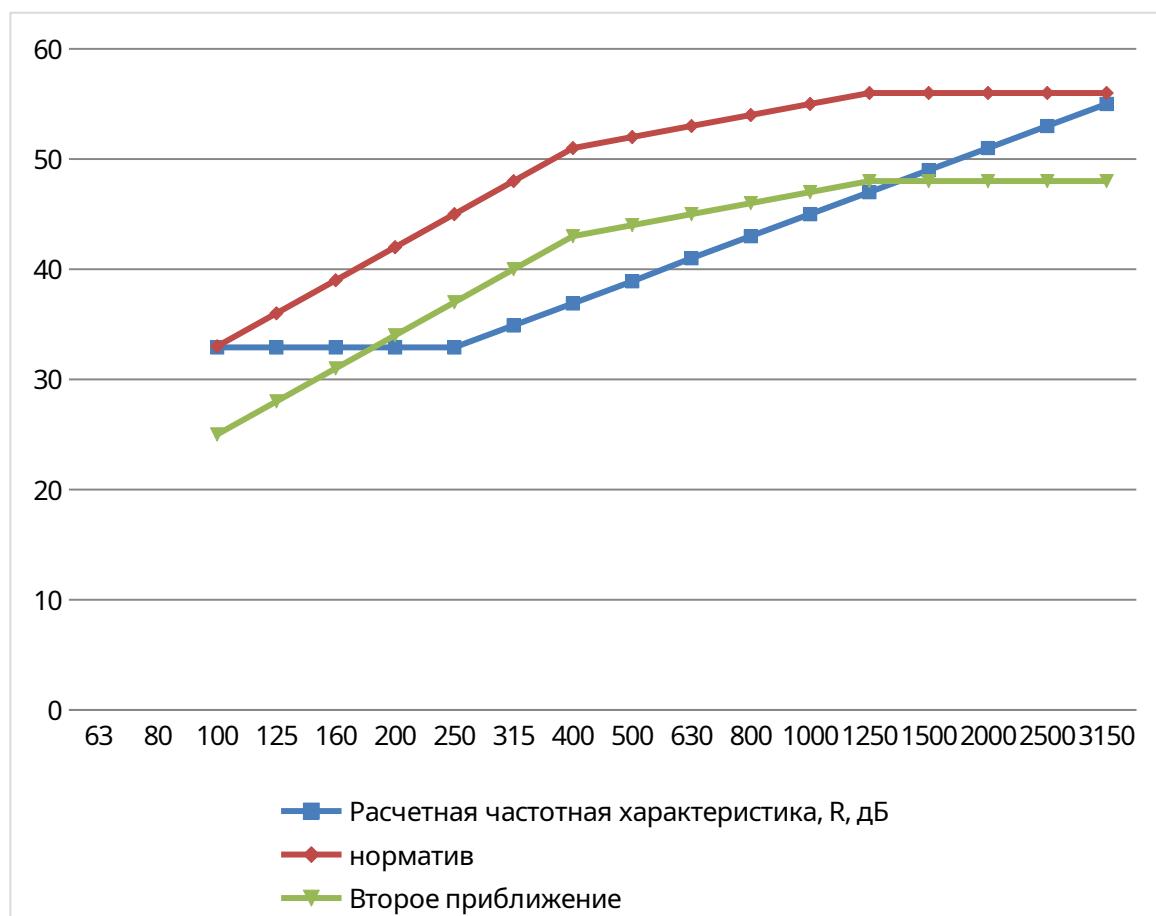


Рисунок 1 - Расчетная частотная характеристика перегородки



Ведомость расчетных характеристик

| Частота 1/3 октавных полос | Расчетная частотная характеристика, R, дБ | Первое приближение | | Второе приближение (-7 Дб) | | Третье приближение (-8) | |
|----------------------------|---|--------------------|------------|----------------------------|------------|-------------------------|------------|
| | | норматив | отклонение | норматив | отклонение | норматив | отклонение |
| 100 | 32,9 | 33 | -0,1 | 26 | 6,9 | 25 | 7,9 |
| 125 | 32,9 | 36 | -3,1 | 29 | 3,9 | 28 | 4,9 |
| 160 | 32,9 | 39 | -6,1 | 32 | 0,9 | 31 | 1,9 |
| 200 | 32,9 | 42 | -9,1 | 35 | -2,1 | 34 | -1,1 |
| 250 | 32,9 | 45 | -12,1 | 38 | -5,1 | 37 | -4,1 |
| 315 | 34,9 | 48 | -13,1 | 41 | -6,1 | 40 | -5,1 |
| 400 | 36,9 | 51 | -14,1 | 44 | -7,1 | 43 | -6,1 |
| 500 | 38,9 | 52 | -13,1 | 45 | -6,1 | 44 | -5,1 |
| 630 | 41,0 | 53 | -12 | 46 | -4 | 45 | -4 |
| 800 | 43,0 | 54 | -11 | 47 | -3 | 46 | -3 |
| 1000 | 45,0 | 55 | -10 | 48 | -2 | 47 | -2 |
| 1250 | 47,0 | 56 | -9 | 49 | -1 | 48 | -1 |
| 1500 | 49,0 | 56 | -7 | 49 | 1 | 48 | 1 |
| 2000 | 51,0 | 56 | -5 | 49 | 4 | 48 | 3 |
| 2500 | 53,0 | 56 | -3 | 49 | 6 | 48 | 5 |
| 3150 | 55,0 | 56 | -1 | 49 | 8 | 48 | 7 |
| | | | 128,8 | | 36,5 | | 31,5 |

В первом приближении сумма неблагоприятных отклонений составила $\Sigma |\Delta| = 128,8$ дБ, что значительно больше 45 дБ. Таким образом, в последующих приближениях необходимо смещать оценочную кривую вниз на целое число децибел так, чтобы сумма неблагоприятных отклонений не превышала 32 дБ.

Во втором приближении оценочная кривая смещается вниз на 7 дБ, при этом $\Sigma |\Delta| = 40,5$ дБ, близко к 32 дБ, но превышает эту величину.

В третьем приближении оценочная кривая смещается вниз на 8 дБ, при этом $\Sigma |\Delta| = 31,5$ дБ, максимально близко к 32 дБ, но не превышает эту величину.

За величину индекса изоляции воздушного шума принимаем значение смещенной оценочной кривой в третьоктавной полосе 500 Гц, т.е. $R_w = 44$ дБ.

4. Сравнить значение нормативной изоляции воздушного шума с расчетным значением.

Должно выполняться неравенство : $R_{w\text{расчетное}} \geq R_w N$.

Нормативная изоляция воздушного шума по таблице 1

$R_w N = 45$ дБ;

$R_{w\text{расчетное}} = 44$ дБ.

Неравенство не выполняется, т.к. 44 дБ < 45 дБ.

Таким образом, расчет подтвердил, что конструкция (перегородка из газобетона плотностью 1600 кг/м³ и толщиной 120 мм между комнатами в одной квартире жилого дома) не удовлетворяет требованиям нормативной литературы по изоляции от воздушного шума.