

мых для построения достоверных моделей; выше и ниже приведены лишь некоторые (наиболее важные) из них.

В частности, силы в модели  $F_M$  и натуре  $F_H$  связаны между собой соотношениями

$$F_M = M_M \cdot a_M = c_m \cdot M_H \cdot c_L \cdot c^2_T \cdot a_H = c_m \cdot c_L \cdot c^2_T \cdot F_H. \quad (16)$$

Величины механических работ при прямолинейном движении тела на пути длиной  $L_M, L_H$  – в модели  $A_M$  и натуре  $A_H$

$$A_M = F_M \cdot L_M = c_m \cdot c_L \cdot c^2_T \cdot F_H \cdot c_L \cdot L_H = c_m \cdot c^2_L \cdot c^2_T \cdot A_H. \quad (17)$$

Величины мощности в модели  $N_M$  и натуре  $N_H$

$$N_M = A_M / T_M = c_m \cdot c^2_L \cdot c^2_T \cdot A / (c_T T) = c_m \cdot c^2_L \cdot c^3_T \cdot N_H, \text{ Вт}. \quad (18)$$

Величина энергии сходных элементов в модели  $E_M$  и в натуре  $E_H$  связаны между собой соотношением

$$E_M = c_m \cdot c^2_L \cdot c^2_T \cdot E_H. \quad (19)$$

Размерность должна быть одинакова с размерностью работы  $A$ , так как энергия – это «запас работы».

Интенсивности упругих (например, звуковых) волн в модели  $I_M$  и натуре  $I_H$  должны быть связаны соотношением:

$$I_M = \rho v_M Y_M^2 (2\pi)^2 f_M^2 / 2 = c_m \cdot c^3_L \cdot \rho \cdot c^3_T \cdot c^3_L \cdot v_H \cdot c^2_L \cdot Y_M^2 (2\pi)^2 \cdot c^1_T \cdot f_H / 2 = c_m \cdot c^3_T \cdot I_H.$$

1. Абрамитов В.Э. Аналоговое моделирование при решении задач борьбы с шумом: Дисс.... канд. техн. наук. – Днепропетровск, 1995. – 157 с.

2. Денгуб В.М., Смирнов В.Г. Единицы величин: Словарь-справочник. – М.: Изд-во стандартов, 1990. – 240 с.

3. Куклинг Х. Справочник по физике / Пер. с нем. – М.: Мир, 1985. – 520 с.

4. Политехнический словарь / Под ред. Артаболевского И.И. – М.: Сов. энциклопедия, 1977. – 608 с.

Получено 12.12.2001

УДК 628.517.2

И.А.МАЛОГОЛОВЕЦ, Ю.И.ЖИГЛО, канд. техн. наук  
Харьковская государственная академия городского хозяйства

## ИССЛЕДОВАНИЯ ПО СНИЖЕНИЮ ШУМА КОМПРЕССОРНОЙ СТАНЦИИ

Выполнены сравнительные исследования по снижению шума компрессорных станций за счет устройства трубчатых и пластинчатых глушителей.

Проектирование глушителей шума для компрессорных установок следует производить для конкретного источника на основании акустического расчета. Выполним такой расчет для компрессорной установки, оборудованной компрессором типа 2ВМ 2.5-12/9 при использовании трубчатого и пластинчатого глушителя. Уровни звуковой мощности компрессора приведены в табл.1.

Таблица 1

| Воздуховод  | Уровень звуковой мощности (дБ)<br>при среднегеометрической частоте октавной полосы, Гц |     |     |     |      |      |      |      |
|-------------|--|-----|-----|-----|------|------|------|------|
|             | 63   | 125 | 250 | 500 | 1000 | 2000 | 4000 | 8000 |
| Всасывающий | 121  | 127 | 117 | 108 | 100  | 94   | 90   | 89   |
| Выхлопной   | 106  | 108 | 117 | 118 | 115  | 109  | 106  | 107  |

Суммарное время, в течение которого выбрасывается воздух через выхлопные воздуховоды, не превышает 4 часа в смену. Расчетная точка выбрана снаружи ближайшего лабораторного помещения, не имеющего источников шума. Расстояние от всасывающих и выхлопных отверстий до расчетной точки составляет 30 м. Фактор направленности принимаем  $\Phi_i=2$ .

По табл.1 определяем исходные уровни звуковой мощности шума, излучаемого из отверстий всасывающих ( $L_{P_{BC}}$ ) и выхлопных ( $L_{P_{ВЫХ}}$ ) воздуховодов компрессора. Результаты вносим в табл.2.

Определяем ожидаемые уровни звукового давления  $L_i$  в расчетной точке по формуле

$$L_i = L_{P_i} - 20 \lg r_i + 10 \lg \frac{\Phi_i}{4\pi} - \frac{\beta_a \cdot r_i}{1000}, \text{ дБ}, \quad (1)$$

где  $L_{P_i}$  – уровень звуковой мощности компрессора, дБ;  $\Phi_i$  – фактор направленности источника шума ( $\Phi_i=2$ );  $r_i$  – расстояние от источника шума до расчетной точки, м ( $r_i=30$ );  $\beta_a$  – затухание звука в атмосфере, дБ/км (так как расстояние  $r_i < 50$  м затухание в атмосфере не учитываем).

По [2] выбираем нормативный спектр уровней звукового давления  $L_n$  в расчетной точке и вводим поправку  $\Delta_n = 10$  дБ (так как расчетная точка находится снаружи помещения с нормируемыми уровнями шума).

Требуемое снижение уровня звукового давления в расчетной точке определяем по формуле

$$\Delta L_{mp_i} = L_i - L_{\text{дон}} + 10 \lg n, \text{ дБ}, \quad (2)$$

где  $L_i$  – ожидаемый октавный уровень звукового давления, дБ;  $L_{\text{дон}}$  – допустимый уровень звукового давления в расчетной точке, равен сумме нормативного уровня и поправок;  $n$  – общее количество принимаемых в расчет источников шума (принимаем  $n = 8$ ).

Глушители шума устанавливаются на выходе всасывающих и выхлопных воздухопроводов в атмосферу, поэтому нужно учесть конечную поправку на присоединение глушителя и подобрать глушитель с таким расчетом, чтобы его эффективность во всем диапазоне удовлетворяла соотношению:

$$\Delta L_{эф} \geq L_{треб} + \Delta L_k \quad (3)$$

По [1] выбираем значение  $\Delta L_k$  и все полученные результаты сводим в табл.2.

Таблица 2

| Величина                           | Ед. изм. | Ссылка | Среднегеометрическая частота октавной полосы, Гц |     |     |     |      |      |      |      |
|------------------------------------|----------|--------|--|-----|-----|-----|------|------|------|------|
|                                    |          |        | 63   | 125 | 250 | 500 | 1000 | 2000 | 4000 | 8000 |
| <i>Всасывание</i>                  |          |        |  |     |     |     |      |      |      |      |
| $L_{P_{вс}}$                       | дБ       | Табл.1 | 121  | 127 | 117 | 108 | 100  | 94   | 90   | 89   |
| $L_1$                              | дБ       | Ф-ла 1 | 99   | 106 | 96  | 87  | 79   | 73   | 69   | 68   |
| $L_n$                              | дБ       | [2]    | 79   | 70  | 63  | 58  | 55   | 52   | 50   | 49   |
| $\Delta_n$                         | дБ       | [1]    | 10   | 10  | 10  | 10  | 10   | 10   | 10   | 10   |
| $L_{дон}$                          | дБ       |        | 89   | 80  | 73  | 68  | 65   | 62   | 60   | 59   |
| $10 \lg n$                         | дБ       | -      | 9  | 9   | 9   | 9   | 9    | 9    | 9    | 9    |
| $\Delta L_{mp_1}$                  | дБ       | Табл.2 | 19   | 45  | 32  | 28  | 23   | 20   | 18   | 18   |
| $\Delta L_{k_1}$                   | дБ       | [1]    | 14   | 9   | 4   | 1   | 0    | 0    | 0    | 0    |
| $\Delta L_{mp_1} + \Delta L_{k_1}$ | дБ       | -      | 33   | 54  | 36  | 29  | 23   | 20   | 18   | 18   |
| <i>Выхлоп</i>                      |          |        |  |     |     |     |      |      |      |      |
| $L_{P_{вс}}$                       | дБ       | Табл.1 | 106  | 108 | 117 | 118 | 115  | 109  | 106  | 107  |
| $L_2$                              | дБ       | Ф-ла 1 | 85   | 87  | 96  | 97  | 94   | 88   | 85   | 86   |
| $L_n$                              | дБ       | [2]    | 79   | 70  | 63  | 58  | 55   | 52   | 50   | 49   |
| $\Delta_n$                         | дБ       | [1]    | 10   | 10  | 10  | 10  | 10   | 10   | 10   | 10   |
| $L_{дон}$                          | дБ       |        | 89   | 80  | 73  | 68  | 65   | 62   | 60   | 59   |
| $10 \lg n$                         | дБ       | -      | 9  | 9   | 9   | 9   | 9    | 9    | 9    | 9    |
| $\Delta L_{mp_2}$                  | дБ       | Табл.2 | 5  | 16  | 32  | 38  | 38   | 35   | 34   | 36   |
| $\Delta L_{k_2}$                   | дБ       | [1]    | 24   | 18  | 12  | 7   | 3    | 0    | 0    | 0    |
| $\Delta L_{mp_1} + \Delta L_{k_2}$ | дБ       | -      | 29   | 34  | 44  | 45  | 41   | 35   | 34   | 36   |

Минимальное допустимое свободное сечение глушителя  $F_{св}$  составляет  $0,02 \text{ м}^2$ . По значению допустимого свободного сечения глушителя, величинам требуемого заглушения и диаметрам проектируемых воздухопроводов по [1] подбираем подходящие трубчатый и пластинчатый глушители.

Характеристики выбранных трубчатых глушителей представим в виде табл.3, а пластинчатых – табл.4.

Таблица 3

| Величина                     | Единица измерения | Воздуховод  |           |
|------------------------------|-------------------|-------------|-----------|
|                              |                   | всасывающий | выхлопной |
| Диаметр воздуховода          | мм                | 300         | 100       |
| Внутренний диаметр           | мм                | 300         | 194       |
| Свободное сечение глушителей | $\text{м}^2$      | 0,071       | 0,029     |

Таблица 4

| Величина                        | Единица измерения | Воздуховод  |           |
|---------------------------------|-------------------|-------------|-----------|
|                                 |                   | всасывающий | выхлопной |
| Толщина щита                    | мм                | 400         | 400       |
| Шаг щитов                       | м                 | 135         | 200       |
|                                 |                   |             | 100       |
| Диаметр воздуховода             | мм                | 300         | 100       |
| Относительное свободное сечение | %                 | 25          | 33        |
|                                 |                   |             | 50        |

Эффективность выбранных глушителей сведем в табл.5.

Таблица 5

| Тип глушителя | Воздуховод  | Среднегеометрическая частота октавной полосы, Гц |     |     |     |      |      |      |      |
|---------------|-------------|--|-----|-----|-----|------|------|------|------|
|               |             | 63   | 125 | 250 | 500 | 1000 | 2000 | 4000 | 8000 |
| Трубчатый     | всасывающий | 39   | 55  | 60  | 70  | 75   | 75   | 75   | 41   |
|               | выхлопной   | 30   | 41  | 60  | 70  | 75   | 75   | 75   | 70   |
| Пластинчатый  | всасывающий | 34   | 55  | 53  | 75  | 75   | 75   | 74   | 39   |
|               | выхлопной   | 30   | 50  | 58  | 68  | 75   | 75   | 64   | 40   |

Итак, сравнивая эффективности выбранных глушителей разных типов, можно сделать вывод, что пластинчатый глушитель обеспечивает большее снижение уровня шума в расчетной точке, т.е. его применение является более эффективным.

1.Справочник проектировщика. Защита от шума / Под ред. д-ра техн. наук, проф. Е.Я.Юдина. – М.: Стройиздат, 1974.

2.Санітарні норми виробничого шуму, ультразвук та інфразвук. ДСН 3.3.6.037-99. – К., 1999.

Получено 12.12.2001