## ОБЩИЕ ВОПРОСЫ ЭЛЕКТРОМЕХАНИКИ

УДК 621.313.13

## ОЦЕНКА ДОЛИ ДИСКРЕТНЫХ СОСТАВЛЯЮЩИХ ВИБРАЦИЙ В ЧАСТОТНОЙ ПОЛОСЕ

Б.И. Зубренков, А.И. Каплин, В.В. Сенькина (ФГУП «НПП ВНИИЭМ»)

Предлагается способ оценки доли составляющих уровней вибраций от дискретных источников в частотной полосе, содержащей дискретные и случайные вибрации.

Ключевые слова: вибрация, шум, третьоктавная полоса частот.

При производстве электрооборудования, для которого нормирование вибрации и шума производится в частотных полосах, и в состав которого входят конструктивные части, генерирующие различные по природе составляющие вибрации и шума, часто возникает необходимость определения принадлежности наиболее интенсивного источника в каждой конкретной полосе частот.

Существует различные способы разделения источников вибрации и шума<sup>1</sup>, которые, однако, не дают возможности определения доли вибрационной мощности от разных источников. Кроме того, возможны случаи, когда в полосе частот действует один источник, но возбуждаются как дискретные, так и случайные составляющие. Именно здесь представляет интерес мощностная оценка этих составляющих.

Ниже изложена методика оценки доли дискретных составляющих вибраций в частотной полосе на примере вибраций при третьоктавном анализе.

Выделить долю дискретной составляющей в пределах третьоктавной полосы со среднегеометрической частотой  $f_{0i}$ , в которой реализуется дискретная составляющая со среднеквадратичным значением  $x_h$  и составляющая случайного характера с постоянной спектральной плотностью, в полосе анализа с разрешением  $\Delta f$ , среднеквадратичное значение которой составляет  $x_s$ , можно с помощью следующих соотношений:

- границы *i*-й третьоктавной полосы

$$f_{\min} = f_{0i} / \sqrt[6]{2}$$
;  $f_{\max} = f_{0i} \sqrt[6]{2}$ ;

- ширина полосы

$$\Delta f_3 \cong 0.232 f_{0i}$$
.

Для узкополосного анализа с разрешением по частоте  $\Delta f$ , число составляющих в полосе:

$$N = \frac{\Delta f_3}{\Delta f} = 0.232 \frac{f_{0i}}{\Delta f}.$$

Как правило, в пределах третьоктавной полосы среднеквадратичного спектра содержится дискретная составляющая  $x_h$  и, соответственно, N среднеквадратичных составляющих непрерывной части, каждая из которых равна  $x_{si}$ .

Общий уровень в полосе  $\Delta f_3$  составит:

$$x_3 = \sqrt{x_h^2 + \sum_{i}^{N} x_{si}^2} \ .$$

В работе было проведено экспериментальное моделирование и анализ типичных процессов. Сигнал с непрерывным спектром создан генератором случайных сигналов типа 1027. Дискретные составляющие разного уровня воспроизводятся генератором гармонических сигналов типа М 5190. Сигналы смешивались на пассивном делителе напряжений и подавались на анализатор типа 2034. Сначала подавался и измерялся сигнал  $x_h$ , а затем подавалась случайная составляющая  $x_s$ .

Для случая, когда спектральные составляющие непрерывной части в пределах третьоктавной полосы одинаковы и равны  $x_{s}$ , общий уровень

$$x_3 = \sqrt{x_h^2 + Nx_s^2} \ .$$

или, предполагая  $x_s = \psi x_h$  и  $\psi < 1$ , получается

$$x_3 = x_h \sqrt{1 + 0.232 \psi^2 \frac{f_{0i}}{\Delta f}},$$
 (1)

 $<sup>^{1}</sup>$ Методы проектирования малошумных электрических машин // Вопросы электромеханики. Труды НПП ВНИИЭМ. – М.: ФГУП «НПП ВНИИЭМ», 2006. – Т.103. – 178 с.

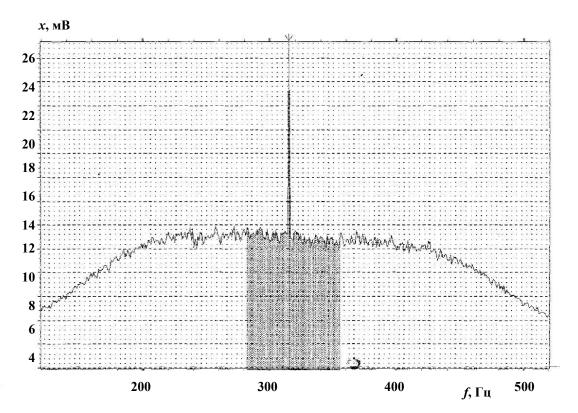


Рис. 1. Спектральный анализ сигнала  $x_h$  = 25 мВ;  $x_s$  = 11 мВ;  $x_3$  = 96,9 мВ

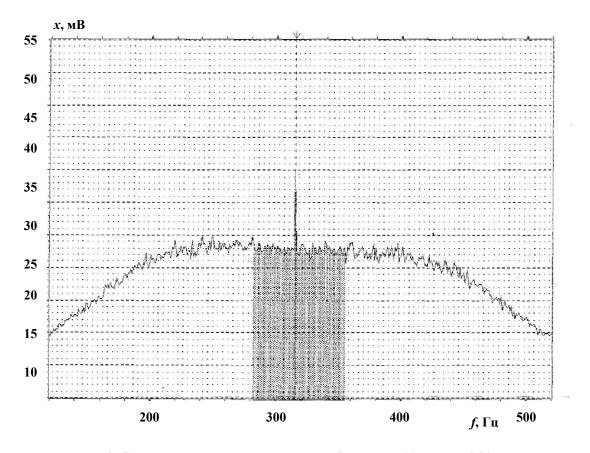


Рис. 2. Спектральный анализ сигнала  $x_h$  = 25 мВ;  $x_s$  = 11 мВ;  $x_3$  = 96,9 мВ

или в логарифмическом масштабе перепад между общим уровнем в третьоктаве и дискретной составляющей

$$\Delta_{3h} = 10 \lg \left( 1 + 0.232 \psi^2 \frac{f_{0i}}{\Delta f} \right), \text{ дБ.}$$
(2)

Результаты измерений в третьоктавной полосе со среднегеометрической частотой 315  $\Gamma$ ц представлены на рис. 1, 2. Анализируемый частотный диапазон (третьоктавная полоса с граничными частотами 282 – 355  $\Gamma$ ц) выделена темным цветом. Анализ проводился с разрешением по частоте  $\Delta f = 1$   $\Gamma$ ц.

В таблице и на рис. 3 приведены результаты моделирования  $\Delta_{3h}$  для  $\psi = 0,1$  (20 дБ) и  $\psi = 0,316$  (10 дБ) для частот  $f_{0i}$ , где наблюдаются дискретные уровни превышения вибраций, возбуждаемых двигателем, с разрешениями  $\Delta f = 1$  Гц для 160, 315, 630 Гц и  $\Delta f = 2$  Гц для 2000 и 2500 Гц при использовании режимов анализа характерных для главных конфигураций анализатора 2034.

Ψ	$\Delta_{3h}$ , д $f E$ , для $f_{0i}$ , $\Gamma$ ц				
	160	315	630	2000	2500
0,1	1,4	2,4	3,9	5,2	5,9
0,316	6,7	9,2	11,9	13,8	14,8

На рис. 1, 2 при указанных величинах  $x_h$ ,  $x_s$  экспериментальные значения  $\Delta_{3h}$  и значения, рассчитанные с учетом соотношений (1) – (2), отличаются не более чем на 0,2 дБ.

Предполагаемый метод позволяет решать более общие задачи. Так, если в составе агрегата имеется роторная система на подшипниках качения, то идентифицируя по частотам дискретные составляющие от подшипников<sup>1</sup>, можно определить долю создаваемых ими вибраций в данной полосе.

При решении задачи выявления преобладания того или иного источника возбуждения высоких уровней вибраций в третьоктавной полосе со среднеквадратичным значением вибрации  $x_3$  и частотой  $f_0$ , на первом этапе проведения эксперимента с помощью узкополосного анализа обнаруживается дискретная составляющая  $x_{1h}$  и непрерывная часть спектра со значениями  $x_{1s} \div x_{2s}$ .

Известно, что непрерывная часть спектра возбуждается одним источником, а дискретная другим, поэтому необходимо дать оценку доли вибрации от каждого из источников, руководствуясь соотношениями (1) и (2).

Вначале определяется значение  $x_{1h}$  на частоте, совпадающей с  $x_{1h}$ . Это можно сделать путем интерполяции ближайших значений.

Затем вычисляется  $x_h$ :

$$x_h = \sqrt{x_{1h}^2 - x_{sh}^2} \ .$$

Далее определяется значение всей непрерывной части в пределах полосы:

$$x_{s0} = \sqrt{\sum_{i=1}^{N} x_{si}^2}$$
;  $N = \frac{0.232 f_0}{\Delta f}$ .

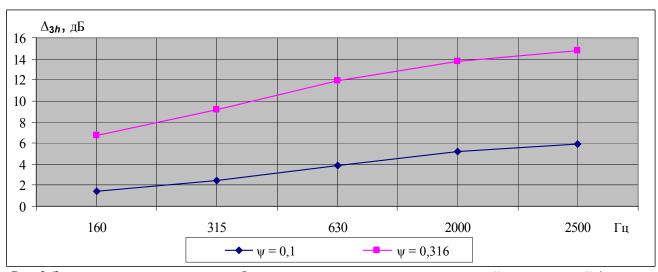


Рис. 3. Зависимость перепада между общим уровнем в третьоктаве и дискретной составляющей  $\Delta_{3h}$  и значениями  $\psi$  в третьоктавных полосах 160, 315, 630, 2000 и 2500 Гц

<sup>&</sup>lt;sup>1</sup>См. сноску на стр. 3

В результате исследований сопоставляются значения величин  $x_{s0}$  и  $x_h$  в линейном или логарифмическом выражениях.

Такой анализ наиболее корректно выполнять в дискретном диапазоне вибрационного спектра электромеханизма, где возможна идентификация каждой из значимых составляющих. Долю составляющих уровня вибраций от того или иного источника возбуждения в уровне анализируемой треть-

октавной полосы можно рассчитать при более сложном составе спектра, например при нескольких дискретных и непрерывных составляющих спектра.

Предлагаемая методика оценки доли дискретной составляющей позволяет наметить рациональные мероприятия по снижению вибраций от источников различной природы.

Поступила в редакцию 16.01.2009

Борис Иванович Зубренков, канд. техн. наук, начальник сектора, m. 366-21-01, e-mail: dep18@rol.ru. Александр Иванович Каплин, канд. техн. наук, начальник лаборатории, m. 366-27-56, e-mail: dep18@rol.ru. Валентина Владимировна Сенькина, аспирант, мл. науч. сотр., m. 366-21-01, e-mail: well-ka85@mail.ru.