

УДК 621.314:621.393.66

І. Яворський^{1,2}, д.ф.-м.н., проф., Р. Юзефович¹⁻³, д.т.н., доц., О. Личак¹, к.т.н., ст. досл., Г. Трохим¹, к.т.н., І. Мацько¹, к.т.н.

¹ Фізико-механічний інститут ім. Г. В. Карпенка НАН України, Львів, Україна

² Бидгощська політехніка, Бидгощ, Польща

³ Національний університет “Львівська політехніка”, Львів, Україна

ОБРОБКА ВІБРАЦІЙНИХ СИГНАЛІВ МЕТОДАМИ ПЕРІОДИЧНИХ НЕСТАЦІОНАРНИХ ВИПАДКОВИХ ПРОЦЕСІВ ДЛЯ ВИЯВЛЕННЯ ДЕФЕКТІВ ПІДШИПНИКІВ

I. Javorskyj^{1,2}, Dr.Sci., Prof., R. Yuzefovych^{1,3}, Dr.Sci., Assoc. Prof., O. Lychak¹, Ph.D., Senior Researcher, G. Trokhym¹, Ph.D., I. Matsko¹, Ph.D.

¹ Karpenko Physico-Mechanical Institute of NAS of Ukraine, Lviv, Ukraine

² UTP University of Sciences and Technology, Bydgoszcz, Poland

³ Lviv Polytechnic National University, Lviv, Ukraine

VIBRATION SIGNALS PROCESSING BY THE METHODS OF PERIODIC NON-STATIONARY RANDOM PROCESSES FOR THE DETECTION OF BEARING DEFECTS

Abstract. The dependence of the spectral composition of deterministic periodic oscillations and the correlation-spectral structure of the stochastic component in vibration signal on the existing shocks in the bearing was analyzed. Defects that occur in bearings during operation cause non-linear effects in the part's response to load and non-linear effects in vibrations. Obtained results can be used for early detection of mechanism defects and establishment of their types.

Дефекти, що виникають у підшипниках під час експлуатації, викликають нелінійні ефекти у реакції деталі на навантаження і, відповідно, появу нелінійних ефектів у властивостях вібраційних коливань самого підшипника та його елементів. Нелінійності призводять до появи додаткових гармонік у регулярних складових вібраційного сигналу, а також складної взаємодії цих складових з стохастичними коливаннями, зумовленими цілим рядом факторів. До них слід віднести неоднорідність товщини та фізико-хімічних властивостей змазки, варіації коефіцієнтів тертя, зміни робочих навантажень і тому подібні фактори. У результаті такої взаємодії регулярна складова коливань зазнає складної фазової та амплітудної модуляції. Параметри модуляційної взаємодії є індикаторами стану досліджуваного об'єкту. А, оскільки, всі процеси у обертовому механізмі завжди залежать від одного джерела, тобто приводу, що обертається з певною частотою, тому адекватно описати параметри вібраційного сигналу можна математичною моделлю у вигляді модульованих за амплітудою та фазою гармонік з кратними частотами чи періодично корельованим випадковим процесом [1, 2]:

$$\xi(t) = \sum_{k \in Z} \xi_k(t) e^{ik\omega_0 t}, \quad (1)$$

$\xi_k(t)$ – стаціонарно зв'язані випадкові процеси, P – період нестационарності,

а $\omega_0 = \frac{2\pi}{P}$ базова (основна) частота.

Математичне сподівання процесу (1) має вигляд

$$m(t) = E\xi(t),$$

де E – оператор імовірнісного усереднення.

Кореляційна функція процесу (1):

$$b(t, u) = E \overset{\circ}{\xi}(t) \overset{\circ}{\xi}(t+u),$$

де $\overset{\circ}{\xi}(t) = \xi(t) - m(t)$, періодично змінюється за часом.

Розкладаючи математичне сподівання і кореляційну функцію у ряди Фур'є отримуємо:

$$m(t) = \sum_{k \in Z} m_k e^{ik\omega_0 t} = m_0 + \sum_{k \in N} [m_k^c \cos k\omega_0 t + m_k^s \sin k\omega_0 t],$$

$$b(t, u) = \sum_{k \in Z} B_k(u) e^{ik\omega_0 t} = B_0(u) + \sum_{k \in N} [C_k(u) \cos k\omega_0 t + S_k(u) \sin k\omega_0 t],$$

тут $m_k = \frac{1}{2} [m_k^c - i m_k^s]$, $B_k(u) = \frac{1}{2} [C_k(u) - i S_k(u)]$, $\forall k \neq 0$, а Z і N є відповідно множини цілих та натуральних чисел.

Коефіцієнти m_k є математичними сподіваннями модулюючих процесів $m_k = E \xi_k(t)$, а коефіцієнти $B_k(u)$, тобто кореляційні компоненти [1, 2], визначаються наступним чином

$$B_k(u) = \sum_{l \in Z} R_{l-k, l}(t) e^{il\omega_0 u}, \quad (2)$$

де $R_{lk}(u) = E \overline{\overset{\circ}{\xi}_l(t)} \overset{\circ}{\xi}_k(t+u)$, $\overset{\circ}{\xi}_l(t) = \xi_l(t) - m_l$, а “ $\overline{}$ ” – знак спряження. Нульовий кореляційний компонент $B_0(u)$ визначається автокореляційними функціями модулюючих процесів $\xi_k(t)$, а кореляційні компоненти вищих порядків – взаємокореляційними функціями тих модулюючих процесів, номери яких різняться на номер порядку k .

Залежна від часу спектральна густина

$$f(\omega, t) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} b(t, u) e^{-i\omega u} du$$

є періодичною функцією часу. Представимо її у вигляді ряду Фур'є:

$$f(\omega, t) = \sum_{k \in Z} f_k(\omega) e^{ik\omega_0 t}.$$

Тут, очевидно спектральні компоненти $f_k(\omega)$, є перетвореннями Фур'є кореляційних компонентів:

$$f_k(\omega) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} B_k(u) e^{-i\omega u} du = \sum_{l \in Z} f_{l-k, l}(\omega - l\omega_0).$$

$B_0(u)$ є кореляційною функцією стаціонарного наближення ПКВП, а спектральний компонент $f_0(\omega)$ представляє залежну від частоти усереднену за часом потужність коливань і є суперпозицією зсунутих по частоті на величину $l\omega_0$ спектральних густин потужності модулюючих процесів.

Математичне сподівання процесу $m(t)$ та її коефіцієнти Фур'є m_k описують властивості детермінованих коливань, тоді як кореляційна функція $b(t, u)$, спектральна густина $f(\omega, t)$, кореляційні компоненти $B_k(u)$ і спектральні компоненти $f_k(\omega)$ – властивості стохастичних коливань.

Дослідження [1, 3–7] показали, що характеристики періодичної нестационарності другого порядку, якими є кореляційні та спектральні компоненти вищих порядків, є чутливими до процесів розвитку дефектів у механізмах. Зокрема, спектральні залежності функцій $b(t,u)$ та $f(\omega,t)$, як і залежності кореляційних компонентів від зсуву та спектральних компонентів від частоти є чутливими до розвитку дефектів.

На основі цього підходу був проведений аналіз сигналів вібрації підшипникового вузла декантера методами ПКВП, що дозволило виявити пошкодження, яке проявлялося у вигляді періодичних ударів [4]. Дослідження показали залежність спектрального складу детермінованих періодичних коливань та кореляційно-спектральної структури стохастичної складової від присутності ударів. Зокрема, детерміновані коливання демонстрували підвищену потужність, а їх амплітудний спектр суттєво розширювався аж до 40 гармоніки. Періодичні зміни потужності стохастичної складової також демонстрували суттєве розширення спектру. Показники нестационарності першого, і другого порядків підтвердили наявність локального дефекту підшипникового вузла.

Отриманні результати можуть бути використані в подальшому для раннього виявлення дефектів механізмів і встановлення їх типів.

Література

1. Яворський І.М. Математичні моделі та аналіз стохастичних коливань. – Львів : Фізико-механічний інститут ім. Г. В. Карпенка НАН України. – 802 с.
2. Javorskyj I., Matsko I., Yuzefovych R., Lychak O., Lys R. Methods of Hidden Periodicity Discovering for Gearbox Fault Detection. // *Sensors*. – 2021. – 21. – 6138.
3. Javors'kyj I., Kravets I., Matsko I., Yuzefovych R. Periodically correlated random processes: application in early diagnostics of mechanical systems // *Mechanical system and signal processing*. – 2017. – 83. – P. 406–438.
4. Мацько І.Й. Аналіз вібраційного сигналу підшипникового вузла с розвитим дефектом на основани методів статистики періодически коррелированных случайных процессов // *Техническая диагностика и неразрушающий контроль*. – 2017. – № 2. – С. 23–32.
5. Юзефович Р.М. Пристрої для виявлення дефектів на ранніх стадіях їх зародження при визначенні технічного стану механізмів / Р.М. Юзефович, І.М. Яворський, І.Й. Мацько, О.В. Личак, Г.Р. Трохим, О.Ю. Дзерин, І.Г. Стецько // *Техническая диагностика и неразрушающий контроль*. – 2020. – № 4. – С. 8–16.
6. Javorskyj I., Yuzefovych R., Lychak O., Matsko I., Semenov P. Evaluation of the mechanism damage using model of vibration signal as a periodically correlated random process // *Procedia Structural Integrity*. – 2022. – 36. – P. 122–129.
7. Юзефович Р.М. Застосування спеціалізованого пристрою неруйнівного контролю для аналізу вібраційних сигналів підшипникових вузлів методами взаємного нестационарного аналізу / Р.М. Юзефович, І.М. Яворський, О.Ю. Дзерин, Г.Р. Трохим, І.Г. Стецько, І.Й. Мацько // *Техническая диагностика и неразрушающий контроль*. – 2020. – № 1. – С. 17–27.