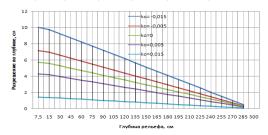
$$B_{k1} = P_1 K_1 F_p (\tau_p - \tau_{k1}); \tag{18}$$

$$B_{k2} = P_1 K_2 F_p (\tau_p - \tau_{k2}); \tag{19}$$

$$\Delta B = B_{k1} - B_{k2} = P_1 F_p [\tau_p (K_1 - K_2) - \tau_{k2} (K_1 - K_2) + K_1 \Delta \tau_k],$$
 (20)

где  $\Delta au_k = au_{k2} - au_{k1}$ ;  $au_{k1} = au_{k2} - \Delta au_k$ .



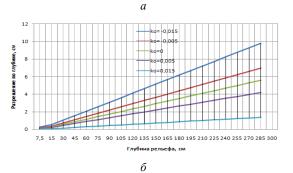


Рисунок 1 — Звисимости разрешающей способности  $\Delta \xi_k$ : по глубине рельефа поверхности  $\xi_k$ 

Согласно графиков, для обеспечения более высокой разрешающей способности  $\Delta \xi_k$  на переднем плане объекта  $\xi_k \approx 0 \div \tau_p C/4$  оценку разрешающей способности целесообразно получать по

сигналам с задним фронтом, а разрешающую способность на заднем плане объекта для  $\xi_k \approx \tau_p C/4 \div \tau_p C/2$  — по сигналам с передним фронтом. Из графиков следует, что при  $\tau_p = 20$  нс и вариации  $k_0$  в пределах  $k_0 = 0 \pm 0,015$  и  $k_N = 0,02$  разрешающая способность в диапазоне глубины рельефа поверхности объекта  $\xi_k \approx 0 \div 3$  м не хуже  $\Delta \xi_k \leq 6 \mp 4$  см. При уменьшении длительности лазерного импульса  $\tau_p$  разрешающая способность также улучшается (т. е.  $\Delta \xi_k$  уменьшается с уменьшением длительности). Так при  $\tau_p = 10$  нс разрешающая способность в диапазоне  $\xi_k \approx 0 \div 1,5$  м не более  $\Delta \xi_k \leq 2,8 \mp 1,7$ см.

Следует отметить, что достигаемая при этом более высокая разрешающая способность переднего плана рельефа поверхности объектов  $\Delta \xi_k$  (по задней части сигнала, рис.  $1, \delta$ ), которая, например, для  $k_0=0\pm0,015 < k_N$  в диапазоне  $\xi_k\approx 0 \div 0,75$ м не превосходит величины  $\Delta \xi_k \le 1,47 \mp 1,1$  см, позволяет обнаруживать и различать существенно более мелкие детали переднего плана различных замаскированных малогабаритных объектов с нулевым и квазинулевым контрастом: вооруженных и невооруженных людей, боеприпасы, малогабаритную робототехнику и др. с более высоким разрешением  $\Delta \xi_k$ .

#### Литература

- 1. Карасик, В. Е. Локационные лазерные системы видения / В. Е. Карасик, В. М. Орлов. М.: МГТУ им. Н.Э.Баумана, 2013.-478 с.
- 2. Зеге, Э. П. Перенос изображений в рассеивающей среде / Э. П. Зеге, А. П. Иванов, И. Л. Кацев. Минск: Наука и техника. 1985.-327 с.

УДК 621.373.826

## ТЕОРЕТИЧЕСКИЕ И ЭКСПЕРИМЕНТАЛЬНЫЕ ИССЛЕДОВАНИЯ ЛАЗЕРНОГО СПЕКЛ-АНАЛИЗА МИКРОВИБРАЦИЙ И СМЕЩЕНИЙ Иванов В.И., Иванов Н.И.

НИУ «Институт ядерных проблем» БГУ Минск, Республика Беларусь

**Аннотация**. Проведены теоретические и экспериментальные исследования, направленные на повышение чувствительности лазерного спекл-анализа для дистанционной диагностики микровибраций и смещений поверхностей объектов на основе анализа флуктуаций интегральной интенсивности лазерных спекл-полей. **Ключевые слова:** лазерная диагностика микровибраций и перемещений по спекл-полям.

# THEORETICAL AND EXPERIMENTAL STUDIES OF LASER SPECKLE ANALYSIS OF MICROVIBRATIONS AND DISPLACEMENTS Ivanov V., Ivanov N.

Institute for nuclear problems of BSU Minsk, Republic of Belarus

**Abstract.** Theoretical and experimental studies aimed at increasing the sensitivity of laser speckle analysis for remote diagnostics of micro-vibrations and displacements of object surfaces based on the analysis of fluctuations in the integral intensity of laser speckle fields have been carried out.

**Key words:** laser diagnostics of micro-vibrations and movements in speckle fields.

Адрес для переписки: Иванов В.И., ул. Бобруйская, 11, Минск 220030, Республика Беларусь e-mail: ivanov.inp@gmail.com

Актуальность бесконтактной (дистанционной) вибродиагностики во многих случаях обусловлена необходимостью проведения измерений при высоких температурах и радиации, высоком уровне акустических помех, необходимостью исключения нагрузки диагностируемых виброповерхностей весом контактных датчиков и др. Для решения данной задачи в настоящее время широко применяются лазерные методы. Причем для диагностики как радиальной, так и тангенциальной вибраций (смещений) предпочтительнее использовать методы лазерной спекл-интерферометрии [1, 2] или методы прямого фотодетектирования и оценки интегральной интенсивности спекл-полей, попадающих в зону освещенности поверхности лазерным излучением [3].

На рис. 1 приведен внешний вид разработанного лазерного спекл-анализатора микровибраций и смещений.



Рисунок 1 — Внешний вид спекл-анализатора микровибраций и смещений

Принцип действия прибора основан на прямом колебаний f в точке  $\vec{r}_1 = 0$ .

Проведенный теоретический и экспериментальный анализ показал, что по мере увеличения амплитуды виброколебаний компоненты гармоник спектра с  $m \neq 0$  сначала возрастают до некоторого максимального значения, а затем начинают монотонно уменьшаться, при этом компоненты более низкого порядка остаются всегда больше компоненты более высокого порядка. Когда амплитуда колебаний поверхности достаточно мала  $\gamma \le 1$  в спектре кроме постоянной составляющей присутствует лишь одна компонента с частотой равной частоте акустических колебаний w. С возрастанием амплитуды колебания в спектре принимаемого сигнала появляются гармоники основной частоты все более высокого порядка, а разброс амплитуд гармоник различных порядков уменьшается, хотя форма спектра сохраняет монотонный спадающий характер. Если γ ≤ 1, то смещение спекл-структуры поля оказывается меньше характерного размера спеклов, поэтому интенсивность в данной точке модулируется пропорционально угловым колебаниям поверхности, а глубина модуляции зависит от градиента спекл-поля в точке наблюдения и амплитуды колебаний.

Если в случае точечного детектора относительная мощность компоненты спектра Gm не зависит от расфокусировки оптической системы, то в случае конечных размеров апертуры детектора эта зависимость появляется. Когда система сфокусирована точно на поверхность объекта, т. е.  $\Psi_1 = 0$ , величины Gm в случае конечных размеров фотодетектора отличаются от соответствующих величин для точечного детектора только коэффициентом  $1/(æ^2+1)$ . Параметр  $æ^2$  можно интерпретировать как среднее число спеклов, укладывающихся в площадь апертуры фотодетектора.

Для оценки потенциальной чувствительности нами получено уравнение отношения сигнал/шум:

$$\delta_{1} = \frac{2e \, \eta_{0}^{2} G \text{or}^{2} \, \pi^{2} d^{4} \, E_{0}^{4} q^{2} \ell_{1}^{2} A_{0}^{2}}{\epsilon \phi \, \epsilon_{\phi} B n \, \ell_{2}^{4} \left[ \frac{e \eta_{0}}{\epsilon \phi} G \text{or} \, \pi d^{2} E_{0}^{2} \frac{\ell_{2}^{2}}{\ell_{2}^{2}} + j \text{T} \right] \left( 1 + \frac{d^{2} q^{2} K^{2}}{2 \ell_{2}^{2}} \right)}{\epsilon \phi}, \quad (5)$$

где e — заряд электрона;  $\eta_0$  — квантовый выход фотодетектора; G от — коэффициент отражения поверхности объекта; d — радиус апертуры фотодетектора; E о — освещенность на поверхности объекта; A о — амплитуда вибраций;  $\epsilon_{\phi}$  — энергия кванта излучения; B п — полоса частот сигнала, обусловленная частотой вибраций; q — радиус апертуры приемной оптической системы; k — волновое число; j т — темновой ток фотодетектора;  $\ell_1$  — расстояние от поверхности объекта до O С;  $\ell_2$  — расстояние от O С до плоскости изображения O С, в которой установлен фотодетектор.

## Основные параметры, определяющие чувствительность анализа микровибраций.

Параметр расфокусировки оптической системы (OC) прибора:

$$\Psi_{1} = \frac{\kappa q^{2}}{2} \left( \frac{1}{\ell_{1}} + \frac{1}{\ell_{2}} - \frac{1}{F_{\Lambda}} \right), \tag{1}$$

где  $\kappa = 2\pi/\lambda$  – волновое число; q – радиус приемной апертуры;  $F_{\Lambda}$  – фокусное расстояние объектива (линзы) ОС;  $\ell_1$  – расстояние от поверхности объекта до приемной ОС;  $\ell_2$  – расстояние от ОС до плоскости изображения в которой установлен фотодетектор.

Параметр линейного разрешения ОС:

$$\rho_0 = \frac{l_1 \sqrt{2(1+\Psi_1)}}{k q}, \qquad (2)$$

имеет смысл линейного разрешения ОС, т. е. величина  $\rho_0$  равна минимальному расстоянию между двумя точками в предметной плоскости, при котором они еще разрешаются оптической системой. Параметр  $\Psi_1$  – характеризует расфокусировку системы. При точно сфокусированной системе  $\Psi_1 = 0$ .

Характерный радиус спекла:

$$r_s = 0.32 \, \frac{l \, \lambda}{q}. \tag{3}$$

Параметр æ характеризует среднее число спеклов, укладывающихся в апертуру фотодетектора, т. е. увеличение апертуры фотодетектора влечет увеличение параметра æ.

Амплитуда вибраций:

$$\gamma = 2\kappa \rho_0 A_0,\tag{4}$$

где  $A_0 = |(\nabla f(0)| -$ амплитуда угловых колебаний вектора нормали к поверхности в точке наблюдения;  $\nabla f(0) -$ градиент функции.

Из формулы (5) следует, что отношение сигнал/шум является монотонно возрастающей функцией радиуса апертуры фотодетектора d и достигает максимума, когда величина d равна радиусу изображения освещенного участка поверхности объекта. С другой стороны,  $\delta_1$  растет с увеличением освещенности  $E_0^2$  на поверхности объекта, которая при фиксированной мощности лазерного излучения обратно пропорциональна площади освещенного участка. Следовательно, для увеличения  $\delta_1$  следует стремиться как можно лучше сфокусировать лазерный пучок на поверхности объекта. В случае равенства размеров изображения светового пятна на поверхности и размеров апертуры фотодетектора справедливо следующее соотношение между излучаемой мощностью лазерного излучения  $P_n$  и освещенностью на поверхности Eо:

$$P_{\pi} = \pi d^2 Eo \frac{\ell_1^2}{\ell_2^2},$$
 (6)

В результате, максимально возможное отношение сигнал/шум определяется величиной

$$\delta_{I} = \frac{e \, \eta_0^2 G \text{or}^2 P \pi^2 q^2 A_0^2}{\varepsilon \phi \, \varepsilon_{\phi}^2 B n \, \ell_1^2 \left[ \frac{e \eta_0}{\varepsilon \phi} G \text{or} P \pi \frac{q^2}{\ell_{\star^2}} + j m \right]}. \tag{7}$$

Если расстояние  $\ell_1$  не слишком велико, то постоянная составляющая сигнального тока существенно больше  $j_{\text{т}}$ . В этом случае формула (7) упрощается:

$$\delta_I = \frac{\eta_0 \operatorname{GOT} P_{\pi} A_0^2}{\mathcal{E} \phi \operatorname{Bn}}, \tag{8}$$

и отношение сигнал/шум не зависит от расстояния до объекта, а определяется только параметрами поверхности объекта и приемно – детектирующей системы. Для надежной регистрации виброколебаний отношение сигнал/шум должно быть не менее 3. В случае применения фотодетектора с квантовой эффективностью  $\eta_0=0.5$ , мощности лазерного излучения  $P_{\rm II}=30$  мВт ( $\lambda=0.694$  нм.),  $G_{\rm ort}=0.3$  и  $B_{\rm II}=10^3$  Гц; из формулы (8) имеем, что  $A_{\rm o min}=3.6\ 10^{-7}$  рад. Полученные расчетные и экспериментальные оценки указывают на высокую чувствительность метода, что позволяет дистанционно фиксировать вибрации и смещения поверхности объектов на уровне 350–400 нм.

### Литература

- 1. Франсон, М. Оптика спеклов / М. Франсон. М.: Мир, 1980.-171 с.
- 2. Джоунс, Р. Голографическая спекл интерферометрия / Р. Джоунс, К. Уайкс. М.: Мир, 1986. 327 с.
- 3. Пресняков, Ю. П. Использование спекл эффекта для анализа колебаний шероховатой поверхности / Ю. П. Пресняков, В. П. Щепинов // Журнал технической физики. 1997. T. 67, № 8. C. 71-75.

УДК 621.38

# УЧЕБНАЯ АУДИТОРИЯ ПО ЭКСПЕРИМЕНТАЛЬНОМУ ПРОЕКТУ «УМНЫЙ КЛАСС» Микитевич В.А., Свистун А.И., Исаев А.В., Воробоей Р.И., Тявловский К.Л., Тявловский А.К.

Белорусский национальный технический университет Минск, Республика Беларусь

**Аннотация.** Учебная аудитория по проекту «Умный класс» предназначена для проведения лекционных занятий, семинаров, конференций. Разработаны основные составляющие: адаптивное освещение, система контроля микроклимата и концентрации углекислого газа, рабочий стол преподавателя.

Ключевые слова: умный класс, адаптивное освещение, адаптивный электропривод.

# LEARNING AUDIENCE FOR THE EXPERIMENTAL PROJECT "SMART CLASS" Mikitsevich U., Svistun A., Isaev A., Vorobey R., Tyavlovsky K., Tyavlovsky A.

Belarusian National Technical University Minsk, Republic of Belarus

**Abstract.** The classroom for the "Smart Class" project is intended for lectures, seminars, conferences. The main components have been developed: adaptive lighting, a microclimate and carbon dioxide concentration control system, and a teacher's desktop.

Key words: smart class, smart lighting, smart electric drive.

Адрес для переписки: Микитевич В.А., пр. Независимости, 65, Минск 220113, Республика Беларусь e-mail: mikitevichva@bntu.by

**Назначение аудитории.** Учебная аудитория предназначена для проведения лекционных и практических учебных занятий с использованием

интерактивных средств обучения, информационных технологий, дополнительного программного обеспечения (САПР, CAD, CAM, CAE и т.п.).