УДК 621.375

# ПРИМЕНЕНИЕ ЦИФРОВОЙ ФОТОКАМЕРЫ В ОПТИЧЕСКОЙ СХЕМЕ СПЕКЛ-ИНТЕРФЕРОМЕТРА ДЛЯ ИССЛЕДОВАНИЯ СТАТИЧЕСКИХ ДЕФОРМАЦИЙ ДЕТАЛЕЙ ГАЗОТУРБИННЫХ ДВИГАТЕЛЕЙ

© 2012 А. И. Жужукин, В. А. Солянников

ОАО «КУЗНЕЦОВ», г. Самара

Спекл-интерферометр с совмещёнными пучками и спекл-модулированной опорной волной доработан и использован для исследования деформационных перемещений лопатки компрессора при статических испытаниях. В оптической схеме интерферометра для регистрации спекл-интерферограмм применена фотокамера. Это позволило повысить контраст интерференционных полос и увеличить диапазон допустимых деформационных перемещений.

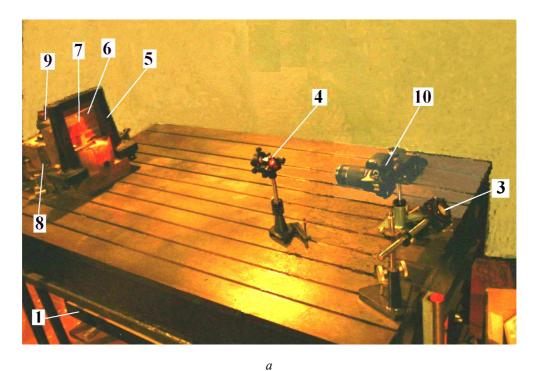
Деформационные перемещения, спекл-интерферометрия, лазерные спеклы, спекл-шум.

В настоящее время для изучения напряжённо-деформированного состояния (НДС) деталей и узлов конструкций авиационных газотурбинных двигателей (ГТД) широко применяются расчётные методы. Точность современных расчётных методов очень высока и позволяет проектировать детали с высокой прочностью и надёжностью. Однако при проведении численных исследований всегда возникает задача определения достоверности полученных результатов. Поэтому экспериментальная оценка НДС деталей является обязательным и завершающим этапом при исследовании работоспособности, долговечности и надёжности деталей и узлов конструкций ГТД.

Для экспериментального определения НДС деталей и узлов авиационных двигателей применяются разные методы, в которых используются различные принципы измерений. К одним из наиболее эффективных средств относятся методы голографической интерферометрии[1] и цифровой спекл-интерферометрии[2]. Применение голографических методов связано с использованием высокоразрешающих регистрирующих сред с присущей им технологией фотохимической обработки, что делает испытания длительными трудоёмкими. Развитые последние годы методы цифровой спеклинтерферометрии свободны от этих недостатков и позволяют получать интерференционную картину непосредственно на экране монитора, не используя при этом никаких промежуточных фоторегистрирующих носителей.

При регистрации деформации объцифровой методом спеклинтерферометрии особое внимание уделяется выбору оптической схемы интерферометра. Для этих целей в большинстве случаев используется оптическая схема цифрового спекл-интерферометра (ЦСИ) с гладкой опорной волной и разделёнными пучками [3]. Схемы таких ЦСИ оказываются громоздкими, требующими тщательной юстировки и надёжной виброизоляции, особенно при исследованиях НДС деталей при статических нагружениях. В работе [4] при исследовании температурных деформаций для повышения помехоустойчивости потребовалась разработка специального алгоритма. В настоящее время разработан ЦСИ, в котором оптическая схема несколько упрощена за счёт формирования предметного и опорного пучка путём деления по волновому фронту и использования спекл-модулированной опорной волны [5]. Однако недостатком этого интерферометра является неэффективность использования лазерного излучения. Кроме того, эта схема сложна при юстировке и требует проведения мероприятий по обеспечению виброзащиты. В работе [6] для исследования вибраций деталей ГТД разработан ЦСИ с совмещёнными пучками и спеклмодулированной опорной волной, в котором опорный пучок сформирован с помощью диффузора, расположенного перед исследуемым объектом. Эта схема проста в юстировке, содержит малое число оптических элементов и обладает собственным

запасом устойчивости к внешним воздействиям. В данной работе этот интерферометр был доработан и использован при статических нагружениях для регистрации деформационных перемещений, перпендикулярных поверхности объекта (рис. 1).



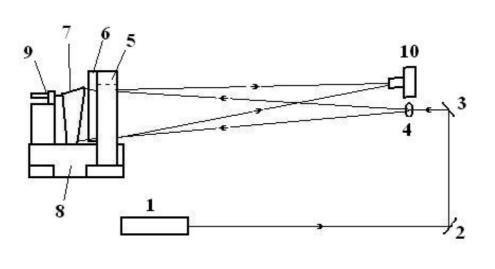


Рис. 1. Общий вид и оптическая схема спекл-интерферометра для измерения статических деформаций деталей ГТД: 1 – лазер; 2, 3 – поворотные зеркала; 4 – расширитель пучка; 5 – держатель диффузора; 6 – диффузор; 7 – исследуемая деталь; 8 – зажимное устройство; 9 – устройство нагружения; 10 – фотокамера

б

Другой важной проблемой цифровой спекл-интерферометрии является недостаточный уровень контраста получаемых спекл-интерферограмм диффузных объектов из-за высокого вклада спекл-шумов. Поскольку спекл-шумы имеют мультипликативный характер, то создание эффективных алгоритмов для фильтрации шумов на спекл-интерферограммах затруднительно, что усложняет автоматизированную обработку интерферограмм. Первостепенное значение в этом случае имеет разработка средств уменьшения спекл-шумов на этапе проведения эксперимента. В данной работе в оптической схеме ЦСИ с совмещёнными пучками и спекл-модулированной опорной волной путём включения в схему высокоразрешающей фотокамеры вместо телекамеры с низким разрешением удалось добиться уровня спекл-шумов уменьшения спекл-интерферограммах.

Когерентное излучение лазера 1 с помощью поворотных зеркал 2, 3 и линзы 4, проходя диффузор 6, освещает поверхность исследуемой детали 7. При этом образуются два спекл-поля: от диффузной поверхности исследуемой детали 7 и от диффузора 6. Результирующее спеклполе, образованное в результате когерентного сложения двух спекл-полей, регистрируется с помощью фотокамеры 10. Отличительной особенностью данной установки является то обстоятельство, что диффузор 6 жёстко прикреплён к держателю 5 с помощью винтов. Держатель 5 выполнен в виде массивной рамы и притянут к зажимному устройству 8 болтами. Таким образом, исключаются относительные перемещения между диффузором 6 и исследуемым объектом 7, которые могут быть вызваны случайными внешними воздействиями.

Первоначально исследуемая лопатка регистрируется в исходном, ненагруженном состоянии. Комплексная амплитуда опорного  $\boldsymbol{E_r}$  и предметного  $\boldsymbol{E_s}$  пучков:

$$\begin{split} E_r &= e_r \exp(i\varphi_r), \\ E_s &= e_s \exp(i\varphi_s), \end{split} \tag{1}$$

где  $\boldsymbol{e}_r, \boldsymbol{e}_s$  и  $\boldsymbol{\phi}_r, \boldsymbol{\phi}_s$  — случайно меняющиеся амплитуды и фазы спеклов опорной и предметной волн.

Фотоприёмная матрица фотокамеры 10 регистрирует результирующую интенсивность:

$$\begin{split} I_1 &= I_r + I_s + 2\sqrt{I_r I_s} \cos\left(\Delta \varphi\right), \\ \text{где } I_r &= E_r E_r^*; \ I_s = E_s E_s^*; \ \Delta \varphi = \varphi_r - \varphi_s. \end{split}$$

Затем лопатка 7 нагружается с помощью нагрузочного приспособления 9, снабжённого микрометрическим винтом, в результате чего она деформируется и результирующая интенсивность выразится формулой

$$I_2 = I_r + I_s + 2\sqrt{I_r I_s} \cos(\Delta \varphi + \Delta \Phi), \tag{3}$$

где  $\Delta \phi$  - разность фаз между предметным и опорным пучками, вызванная деформацией. В случае, когда направление смещения, вызванное деформацией, нормально к поверхности,

$$\Delta \Phi = \frac{4\pi d}{\lambda},\tag{4}$$

где d — смещение поверхности исследуемого объекта;  $\lambda$  — длина волны используемого лазерного излучения.

В работе [7] показано, что корреляция между  $J_1$  и  $J_2$  определяется:

$$\rho(J_1,J_2) = (1 + \cos\Delta\phi)/2. \tag{5}$$

Это означает, что корреляционная связь между  $I_1$  и  $I_2$  максимальна при

$$\Delta \Phi = 2\pi n,\tag{6}$$

где  $n = 0, 1, 2, \ldots,$ 

что соответствует смещениям

$$d = \frac{\lambda}{2}n. \tag{7}$$

Функция корреляции обращается в нуль при

$$\Delta \Phi = (2n+1)\pi. \tag{8}$$

Смещения в этом случае:

$$d = \frac{\lambda}{2} (n + \frac{1}{2}). \tag{9}$$

Если из изображения деформированного объекта (3) вычесть ранее зарегистрированное изображение объекта в исходном состоянии (2), то в точках, где выполняется условие (6), возникают тёмные полосы, а в точках, где выполняется условие (8), возникают светлые полосы. Мак-

симальное число полос, которое можно получить на спекл-интерферограмме, ограничивается размерами спеклов. Необходимым условием для наблюдения интерференционных полос в спеклинтерферометрии является [7]:

$$K > 5, \tag{10}$$

где K — отношение интервала между интерференционными полосами и размерами спеклов.

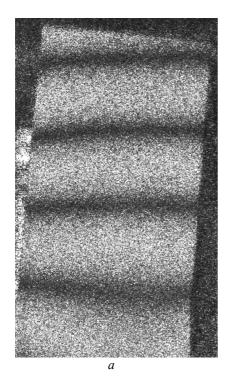
При этом поперечные размеры спеклов, регистрируемых видеосистемой, определяются по выражению

$$b = 1.22\lambda(1+M)N_{\sigma},\tag{11}$$

где M — увеличение объектива;  $N_{\alpha}$  — отношение фокусного расстояния используемого объектива к его апертуре.

В спекл-интерферометрии, как правило,  $M \ll 1$ . Следовательно, для наблюдения максимального числа интерференционных полос необходимо устанавливать минимальное  $N_{\alpha}$ . Однако размер спеклов, формируемых объективом, должен быть таким, чтобы спеклы разреша-

лись телекамерой. Особенно это актуально для ЦСИ со спекл-модулированной опорной волной, так как при интерференции двух спекл-полей средний размер спеклов уменьшается [8]. Это накладывает жёсткие ограничения на величину  $N_{sa}$ . Экспериментально установлено, что в случае использования телекамеры MTV -4363 СА, обеспечивающей регистрацию в стандартном телевизионном формате 640х480, ДЛЯ ЦСИ спеклмодулированной опорной волной необходимо выбирать  $N_a = 22$ . Использование цифровых фотокамер в этом случае предпочтительнее, так как они обладают значительно большей разрешающей способностью, чем телекамеры. Для цифровой фотокамеры Canon EOS 1100D с разрешением 4272х2848 оптимальным является  $N_a = 5,6$ . На рис. 2 показаны результаты исследований деформаций 10-й ступени лопатки компрессора, полученные с помощью установки, показанной на рис.1.



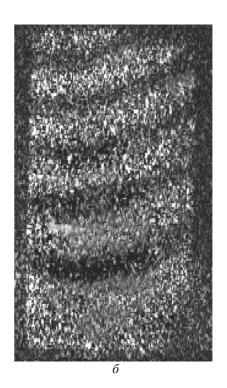


Рис. 2. Спекл-интерферограммы деформационного поля перемещений лопатки 10-й ступени компрессора, полученные с помощью: а - фотокамеры Canon EOS 1100D; б - телекамеры MTV – 4363 CA

Погрешность вычисления значений деформационных перемещений при количественной интерпретации спекл—интерферограмм определяется погрешностью определения центров тёмных полос, которая, в свою очередь, связана с контрастом интерференционных полос выражением [9]

$$\Delta S = \pm \frac{1}{\pi} \arccos\left(2 - \frac{1}{\nu}\right),\tag{12}$$

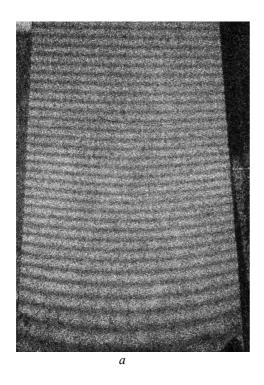
где V — контраст интерференционных полос.

Ввиду того, что полоса на спеклиинтерферограмме формируется спеклистой структурой, для оценки контраста
интерференционных полос в работе использована величина усреднённого контраста  $V_{cp}$  полосы, которая вычислялась

$$V_{cp} = \frac{B_{cp(\text{max})} - B_{cp(\text{min})}}{B_{cp(\text{max})} + B_{cp(\text{min})}} , \qquad (13)$$

где  $B_{cp(max)}$  - средняя яркость по центру светлой полосы;  $B_{cp(min)}$  - средняя яркость по центру тёмной полосы.

Проведённые измерения показали, для различных участков спеклчто интерферограммы, представленной рис. 2, а,  $V_{ep} \in [0.39; 0.46]$ , в то время как пределах спекл-интерферограммы, представленной рис.  $V_{\rm cp} \in [0,27;0,32]$ . Кроме того, применение цифровой фотокамеры Canon EOS 1100D регистрации ДЛЯ спеклинтерферограмм позволяет увеличить число наблюдаемых интерференционных полос (рис.3).



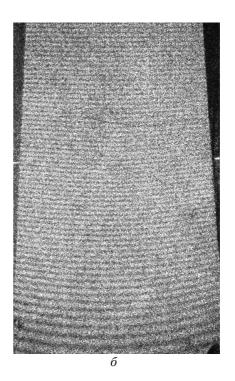


Рис. 3. Спекл-интерферограммы лопатки компрессора, полученные при различных статических нагрузках

Это является другим важным преимуществом применения фотокамеры. С помощью телекамеры MTV – 4363 CA можно зарегистрировать не более 6 интерференционных полос. Согласно (7), это означает, что деформационные перемещения верхней кромки исследуемой лопатки компрессора равны 1,9 мкм. Применение фотокамеры позволило зафиксировать спекл-интерферограммы с 32 (рис. 3, а) и 62 (рис. 3, б) интерференционными полосами. Деформационные перемещения при этом составляют 10,1 мкм и 19,6 мкм, что соответствовало показаниям микрометрического винта устройства нагружения 9 на рис. 1.

#### Выводы

- 1. В оптической схеме ЦСИ с совмещёнными пучками и спеклмодулированной опорной волной выявлена и экспериментально подтверждена возможность применения цифровой фотокамеры для регистрации спеклинтерферограмм.
- 2. ЦСИ с совмещёнными пучками и спекл-модулированной опорной волной после доработок, заключающихся в создании жёсткой конструкции держателя диффузора и исключения относительных перемещений между диффузором и исследуемым объектом, применён для исследования деформационных перемещений лопаток ГТД.
- 3. В разработанном ЦСИ при статических испытаниях использование цифровой фотокамеры позволило повысить контраст интерференционных полос более чем на 30%.
- 4. Применение цифровой фотокамеры Canon EOS 1100D вместо телекамеры MTV 4363 CA в разработанном ЦСИ привело к увеличению диапазона допустимых деформационных перемещений с 1,9 мкм до 19,6 мкм.

### Библиографический список

- 1. Макаева, Р. Х. Голографическая интерферометрия при конструкторской доводке лопаток компрессора ГТД [Текст] / Р. Х. Макаева, М. Г. Хабибуллин, А. Х. Каримов // Изв. вузов. Авиационная техника. 1999. №2. С. 72–74.
- 2. Цифровая голографическая интерферометрия как метод анализа деформаций. Современное состояние и перспективы развития [Текст] / В. С. Гуревич, М. Е. Гусев, В. Е. Гапонов и др. // Сбор-

- ник трудов 7-й Международной научно практической конференции «Голография наука и практика», Москва, 28-30 сентября 2010. М.: Изд-во МГТУ им. Баумана, 2010. С. 350-357.
- 3. Формирование спеклограмм в оптико-электронной схеме лазерного цифрового спекл-интерферометра [Текст] / О. А. Журавлёв, С. Ю. Комаров, Ю. Н. Шапошников [и др.] // Межвузовский научный сборник. «Естествознание, экономика, управление». Самара: СГАУ, 2002. Т.1. Вып.3. С. 55-62.
- 4. Сергеев, Р. Н. Применение цифрового спекл-интерферометра с непрерывным лазером для исследований неустановившихся температурных деформаций [Текст] / Р. Н. Сергеев // Изв. Самар. науч. центра РАН. 2011. №4. С. 628–631.
- 5. Каленков,  $\Gamma$ . Цифровая корреляционная спекл-интерферометрия [Текст] /  $\Gamma$ . Каленков, A. Штанько // Фотоника. 2010. №4. C. 25–28.
- 6. Жужукин, А. И. Мобильный спекл–интерферометр для исследования форм колебаний вибрирующих объектов во внестендовых условиях [Электронный ресурс] / А. И. Жужукин // Труды МАИ.-2011. №48. URL:

#### http://www.mai.ru/science/trudy/

- 7. Джоунс, Р. Голографическая и спекл–интерферометрия [Текст] / Р. Джоунс, К. Уайкс М.: Мир, 1986. 328 с.
- 8. Ульянов, С. С. Что такое спеклы [Текст] / С. С. Ульянов // Соровский образовательный журнал. 1999. №5. С. 112–116.
- 9. Козачок, А. Г. Голографические методы исследования в экспериментальной механике [Текст] / А. Г. Козачок М.: Машиностроение, 1984. 175 с.

## USING A DIGITAL CAMERA IN A SPECKLE – INTERFEROMETER OPTICAL SCHEME FOR THE ANALYSIS OF STATIC DEFORMATIONS IN GAS TURBINE ENGINE ELEMENTS

© 2012 A. I. Zhuzhukin, V. A. Solyannikov

«KUZNETSOV» plc, Samara

The article deals with a speckle-interferometer modification with a speckle-modulated reference wave and bunches passing the same optical way by means of including a digital camera in the speckle-interferometer optical scheme. The modified speckle-interferometer is used for the analysis of compressor blade deformation displacements during static tests. The use of a digital camera makes it possible to increase the image contrast of interference bands and the range of acceptable deformation displacements.

Deformation displacements, speckle – interferometry, laser speckles, speckle – noise.

#### Информация об авторах

**Жужукин Анатолий Иванович,** инженер-конструктор конструкторского научноисследовательского отделения, «ОАО КУЗНЕЦОВ». E-mail: <a href="mailto:cntkknio@yandex.ru">cntkknio@yandex.ru</a>. Область научных интересов: голографическая и спекл-интерферометрия.

**Солянников Виктор Анатольевич,** кандидат технических наук, начальник конструкторского научно-исследовательского отделения, «ОАО КУЗНЕЦОВ». Область научных интересов: поузловая доводка ГТД по параметрам прочности, надёжности и ресурсу.

**Zhuzhukin Anatoly Ivanovich,** design engineer of the design research department, "Kuznetsov"plc. E-mail: <a href="mailto:cntknio@yandex.ru">cntknio@yandex.ru</a>. Area of research: holographic and speckleiterferometry.

**Solyannikov Victor Anatolyevich**, candidate of technical science, head of the design research department, "Kuznetsov"plc. Area of research: operational development of gas turbine engine elements in terms of their service life, reliability and strength parameters.