## Краткие сообщения

05:07

## Визуализация неоднородностей пластического течения полями декорреляции и скорости мерцаний видеоспеклов

© С.Н. Поляков, С.А. Бикбаев, Л.Б. Зуев

Институт физики прочности и материаловедения CO PAH, 634021 Томск, Россия

e-mail: levzuev@mail.tomsknet.ru

(Поступило в Редакцию 18 февраля 2004 г.)

Представлены алгоритмы реализуемых in situ методов визуализации зон локализации пластической деформации, экспериментальные зависимости визуализирующих сигналов и параметров, обратных качеству измерений, от визуализируемой деформации, а также примеры типичного результата визуализации пластического течения в случае распространением полос Чернова—Людерса.

Исследования неоднородности и локализации пластического течения, предпринятые в последние годы [1], были выполнены главным образом с использованием методики двухэкспозиционной спекл-фотографии, которая не позволяет анализировать ход процесса в реальном времени. Общий интерес к проблеме неоднородности пластического течения привел к разработке многочисленных методик электронной спекл-интерферометрии, исключающей фотографический процесс (см., например, [2,3]). Однако все эти методики характеризуются высоким уровнем шума в выходных данных и при анализе пластического течения ограничены узким диапазоном приростов деформации. Названные недостатки, очевидно, непреодолимы, поскольку порождены декорреляцией спеклов, вызванной неразделимой комбинацией смещения точек поверхности (информативная часть сигнала) и изменения ее рельефа, неизбежного при пластической деформации (помехи).

Поиск альтернативных путей отображения картин неоднородной деформации привел к двум вариантам непосрдественного использования эффекта декорреляции для наблюдения зон локализации деформации. Первый подход был реализован нами в работах [4-6], где неоднородное по образцу распределение деформации визуализировалось полем выборочного коэффициента взаимной декорреляции D видеосигнала S, вычисляемого  $in\ situ$  в пределах  $(m\times n)$ -пиксельных окрестностей отображаемых точек спекл-видеоизображений деформируемой поверхности и определяемого как

$$D_{ijk}^{(m \times n, p)} = 1 - \left| \left\langle \left( S_{ijk} - \left\langle S_{ijk} \right\rangle \right) / \sigma S_{ijk} \right. \\ \left. \times \left( S_{ij(k-p)} - \left\langle S_{ij(k-p)} \right\rangle \right) / \sigma S_{ij(k-p)} \right\rangle \right|. \tag{1}$$

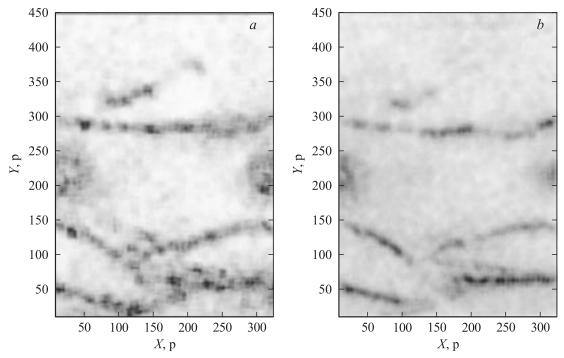
Здесь i, j — координаты в пиксельном представлении; k — номер видеокадра;  $p \ge 1$  — межкадровый сдвиг (число кадров между сравниваемыми спеклизображениями);  $\sigma S_{ijk}$  — среднеквадратичное отклоне-

ние видеосигнала в пределах  $(m \times n)$ -пиксельной окрестности отображаемых точек. Алгоритм (1) обеспечил визуализацию полос Чернова—Людерса (рис. 1) и восстановление положения их фронтов с погрешностью не хуже 1.5-2 рѕ при межкадровом приросте общей деформации растяжения  $\Delta \varepsilon \geq 3 \cdot 10^{-5}$  и применении линейного регрессионного сглаживания координат фронтов. Однако область применения метода также оказалась ограниченной нелинейностью зависимости D от лежащих в плоскости наблюдения компонент деформации  $\varepsilon_{xx}$  и  $\varepsilon_{yy}$  и ее насыщением при  $\varepsilon \geq 0.00075$  (рис. 2, кривая 2).

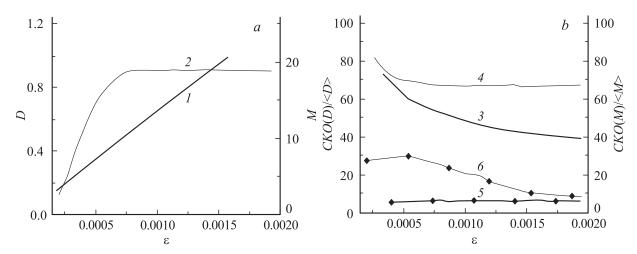
Указанные недостатки непосредственного использования явления декорреляции спеклов для визуализации пластического течения удалось преодолеть при усовершенствовании процедуры счета числа мерцаний спеклов M, описанной в [7]. В этом случае пластическое течение успешно визуализировалось in situ полем скорости мерцаний спеклов, определяемой усреднением по ансамблю статистически независимых одновременных измерений в  $(m \times n)$ -пиксельной окрестности отображаемой точки

$$\frac{\dot{\overline{M}}_{ij(k-p/2)}^{(m\times n,p)}}{\dot{\overline{M}}_{ij(k-p/2)}^{(m\times n)}} = -\frac{1}{p} \overline{M}_{ij(k-p)}^{(m\times n)} + \frac{1}{p^2} \int_{k-p}^{k} dq \cdot \overline{M}_{ijq}^{(m\times n)}. \tag{2}$$

При этом само мерцание в процессе каждого независимого измерения определяется как акт межкадрового (в интервале [k-1,k]) перехода видеосигнала  $S_{ijk}$  через соответствующий счетный порог  $(1+\beta) \cdot \bar{S}_{ijk}^{(m' \times n')}$ , заданный некоторым относительным уровнем  $\beta$  видеосигнала  $S_{ijk}$ , усредненного по  $(m' \times n')$ -пиксельной окрестности отображаемой точки. При этом при переходах  $S_{ijk}$  через счетные  $\beta$ -пороги (как снизу вверх, так и сверху вниз) вычисляются текущие значения числа мерцаний по правилу  $M_{ijk}(\beta) = M_{ij(k-1)}(\beta) + 1$ , а окрестность выбирается, исходя из требования ее статистической представительности для определения средне-



**Рис. 1.** Визуализация пластического течения при одноосном растяжении плоского образца малоуглеродистой стали с симметричными поперечными надрезами, выполненная с пространственно ограниченным (по окрестности  $11 \times 11p$ ,  $1p = 8 \, \mu \text{m}$ ) усреднением: a — методом вычислительной декорреляции; b — полем скорости мерцания видеоспеклов (11 статистически независимых одновременных измерений, параметр регрессионного сглаживания p = 5). В обоих случаях фронты полос Людерса и другие области локализованной деформации отображаются потемнениями полутоновых картин.



**Рис. 2.** Экспериментально установленные для алгоритмов (I) и (2) зависимости от прироста общей деформации  $\varepsilon$ : a — визуализирующих сигналов, I — M, 2 — D; b — параметров обратного качества измерений; 3 — CKO  $(M)/\langle M \rangle$ ,  $1 \times 1p$ ; 4 — CKO  $(D)/\langle D \rangle$ ,  $2 \times 2p$ ; 5 — CKO  $(M)/\langle M \rangle$ ,  $21 \times 21p$ . (p = 5); 6 — CKO  $(D/\langle D \rangle)$ ,  $20 \times 20p$ . (p = 1).

го уровня S спекл-поля, приближающегося к среднему по генеральной выборке. Удалось установить, что при выборе окрестности можно ограничиться 2-3 средними размерами спекла, поскольку уменьшение их числа неоправданно увеличивает дисперсию величины  $M(\beta)$ , а увеличение ухудшает качество визуализации из-за неравномерной освещенности объекта. Усреднение  $M(\beta)$ 

по ансамблю  $\beta$  проводится с учетом весовых коэффициентов, определенных на упругом участке растяжения в процессе получения калибровок  $M(\beta)=M(\beta,\, \varepsilon_{xx}).$  Реализуемое (2) в результате интегрирования линейное регрессионное сглаживание текущих значений  $\overline{M}_{ijk}^{(m \times n)}$  в интервале [k-p,k] по методу Гаусса способствует подавлению шумов, обусловленных случайным характе-

ром распределения спекл-поля, если справедливо предположение о линейном по времени нарастании деформации. Аналогичный результат достигается усреднением межкадрового прироста числа мерцаний в  $(m \times n)$ -пиксельной окрестности при условии параллельности компонент  $\varepsilon_{xx}$  и  $\varepsilon_{yy}$  наблюдаемой плоской поверхности исследуемого объекта.

Положим, что обусловленный временным ходом пластической деформации процесс декорреляции спеклов является случайным стационарным гауссовым процессом и имеет такое же распределение временной производной и описывает динамику мерцаний законом [8]  $M \sim t/\tau$  ( $\tau$  — интервал корреляции процесса). В этом случае с учетом полученной нами зависимости  $\overline{M}_{ijk}^{m\times n}(\varepsilon_{xx})$  (рис. 2, кривая I) межкадровым приращениям  $\overline{M}_{ijk}^{(m\times n)} - \overline{M}_{ij(k-p)}^{(m\times n)}$  может быть поставлен в соответствие прирост деформации, что позволяет интерпретировать сигнал, определенный алгоритмом (2), как величину, линейно связанную с компонентами деформации  $\dot{\varepsilon}_{xx}$  и  $\dot{\varepsilon}_{yy}$ .

Таким образом, алгоритм (2) обеспечивает визуализацию деформации с единственным временным параметром — меткой времени k-p/2. При линейном нарастании деформации ширина интервала регрессионного сглаживания p не определяет явно значение визуализирующего сигнала — скорости мерцания спеклов в отличие от алгоритма (1), сигнал которого D прямо связан с межкадровым сдвигом p. Следовательно, алгоритм (2) имеет однопараметрический характер, что при линейном характере зависимости прироста мерцаний от  $\varepsilon_{xx}$  и  $\varepsilon_{yy}$  существенно облегчает сбор данных о пространственновременной структуре деформационного поля, упрощает их интерпретацию и допускает оценку накопления деформации интегрированием сигнала по времени.

Благодаря линейности зависимости  $\overline{M}_{ijk}^{(m \times n)}(\varepsilon_{xx})$  алгоритм (2) выгодно отличается от спекл-декорреляционного алгоритма (1) точностью и информативностью отображения деформационного поля. Не менее важно явное превосходство алгоритма (2) по уровню шума, о чем свидетельствуют более низкие значения среднего квадратичного отклонения и его независимость от деформации (рис. 2, кривые 3, 5). Названные обстоятельства обусловливают очевидное (рис. 1) превосходство его изобразительных возможностей этого алгоритма для визуализации пластического течения.

## Список литературы

- [1] Zuev L.B. // Ann. Phys. 2001. Vol. 10. N 11-12. P. 965-984.
- [2] Rastogi P.K. // Optics and Laser Engng. 1997. Vol. 26. N 1. P. 93–100.
- [3] Sjudahl M. Digital Speckle Pattern Interferometry and Related Techniques. New York: J. Wiley and Sons LTD, 2001. P. 289– 336.
- [4] *Горбатенко В.В., Поляков С.Н., Зуев Л.Б.* // Завод. лаб. 2001. Т. 67. № 7. С. 29–32.

- [5] Zuev L.B., Polyakov S.N., Gorbatenko V.V. // Proc. SPIE. 2002.Vol. 4900. Pt. 2. P. 1197–1206.
- [6] Поляков С.Н., Горбатенко В.В., Лопаев Е.Л., Зуев Л.Б. // Автометрия. 2003. Т. 39. № 5. С. 102–111.
- [7] Владимиров А.П. Докт. дис. Екатеринбург, 2002. 393 с.
- [8] *Тихонов В.И.* Выбросы случайных процессов. М.: Наука, 1970. 143 с.