

УДК 528.48

А. А. АТАКИШИЕВ

## О ТОЧНОСТИ ГЕОДЕЗИЧЕСКИХ ИЗМЕРЕНИЙ ДИНАМИЧЕСКИХ И СТАТИЧЕСКИХ ПРОГИБОВ МОСТОВ

Для эффективности изучения действительной работы мостов требуются сочетания теоретических исследований с экспериментальными, в частности с натурными испытаниями. При натурных исследованиях есть возможность определить соответствие принятой расчетной схемы фактической работе сооружения в эксплуатационный период.

Наряду с существующими методами наблюдений за колебаниями мостов особо важное и перспективное место отводится геодезическим методам наблюдений. За последние годы геодезистами приобретен определенный опыт в деле постановки наблюдений за колебаниями мостов. С этой целью созданы нетрадиционные приборы и системы (Германия и США), позволяющие перманентно регистрировать колебания различных сооружений.

Создание специальных приборов и систем, разработка соответствующей методики предопределяют возможность и необходимость создания новой системы в концепции геодезических наблюдений деформаций. На наш взгляд, новая система должна быть наблюдательно-контрольной. Наблюдательная подсистема должна включать в себя измерение основных динамических характеристик сооружения, а контрольная подсистема — оценивание и сравнение этих параметров с расчетными (проектными) величинами.

Рассмотрим вопросы, связанные с точностью определения одной из важнейших динамических характеристик моста — динамический коэффициент  $a$ .

Динамический коэффициент определяется значением подвижной нагрузки (поезда, автомобиля). Многочисленные исследования показывают, что динамические коэффициенты не являются функциями скорости движения транспорта; повышение скорости может привести как к увеличению, так и к уменьшению динамических коэффициентов.

Экспериментальное определение и уточнение величины  $\alpha$  необходимы как для проектирования нового поколения мостов, так и для оценки состояния существующих мостов. Вместе с тем следует учесть, что наряду с современными мостами эксплуатируется большое количество мостов, построенных по старым нормам (начало века) и рассчитанным на более низкие нагрузки. Пролетные строения этих мостов также подвержены большому динамическому воздействию. Расчетным критерием безопасности

Таблица 1

Средние квадратические погрешности определения  $\alpha$  для балочных мостов

Пролет $l$ , м	Скорость $V$ , км/ч	$Z_d$ , мм	$Z_s$ , мм	$\alpha$	$m_{Z_s}$ , мм	$m_\alpha$
77	40	26,5	21,5	1,23		0,07
77	45	26,2	22,5	1,16		0,07
77	40	29,5	26,5	1,11		0,05
77	45	24	21	1,14		0,07
77	40	25,5	21	1,21	$\pm 1$	0,07
9,3	70	14	12,5	1,12		0,12
9,3	70		12,5	1,66		0,16
9,3	57	14,2	12,3	1,15		0,13
9,3	57	19,2	12,3	1,56		0,15

эксплуатации старых мостов в новых условиях является сравнение классов пролетных строений по их грузоподъемности с соответствующими классами временной нагрузки по их воздействию на мосты. Класс эксплуатируемой нагрузки в существенной мере зависит от принимаемых в расчете значений динамических коэффициентов. Экспериментальные значения  $\alpha$  определяют следующим образом. На виброграмме, записанной при очень медленном движении испытательного поезда, измеряют максимальный прогиб  $Z_s$ , отражающий наибольшее статическое воздействие нагрузки. На виброграммах, соответствующих критическим скоростям движения поездов, измеряют максимальные значения прогибов  $Z_d$ , отражающие динамическое воздействие нагрузки. Затем динамический коэффициент  $\alpha$  определяется по формуле.

$$\alpha = Z_d / Z_s. \quad (1)$$

Полученные результаты  $\alpha$  подвергают дополнительной обработке, применяя для этого методы математической статистики.

Следует подчеркнуть, что вопросы, связанные с нормированием точности измерений  $Z_s$  и  $Z_d$ , ранее не рассматривались вообще.

Для нормирования точности измерений определим среднюю квадратическую погрешность вычисления  $\alpha$  из формулы (1)

$$m_{\alpha} = \sqrt{\left(\frac{1}{Z_s}\right)^2 m_{Z_d}^2 + \left(-\frac{Z_d}{Z_s^2}\right)^2 m_{Z_s}^2} \quad (2)$$

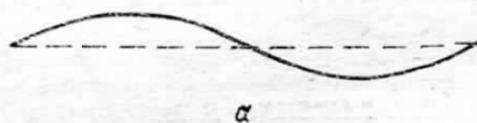
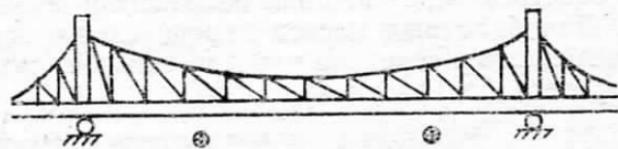
и применяя принцип равных влияний  $m_{Z_s} = m_{Z_d} = m_Z$ , получаем:

$$m_{\alpha} = m_Z \sqrt{\left(\frac{1}{Z_s}\right)^2 + \left(-\frac{Z_d}{Z_s^2}\right)^2}. \quad (3)$$

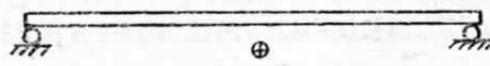
Таблица 2

**Средние квадратические погрешности определения  
 $\alpha$  для арочных мостов**

Пролет $l$ , м	Скорость, $V$ , км/ч	$Z_d$ , мм	$Z_s$ , мм	$\alpha$	$m_Z$ , мм	$m_{\alpha}$
29	80	2,02	1,43	1,41		1,21
29	80	0,66	0,58	1,41		2,61
52	80	6,2	5,4	1,15	$\pm 1$	0,28
52	31	5,3	4,7	1,12		0,32
52	55	5,6	4,7	1,19		0,33



$\alpha$



$\beta$

Основные формы собственных колебаний мостов  
и схемы размещения марок:  
 $a$  — висячие мосты;  $\beta$  — балочные мосты.

По результатам измерений, приведенным в указанной выше работе, вычислим  $m_z$  для балочных и арочных мостов (табл. 1 и 2). Из данных табл. 1 и 2 следует, что при одинаковой точности измерений  $m_z$  точности определения  $a$  разные. Согласно полученным результатам можно прийти к заключению, что точность измерений необходимо нормировать, исходя из значений заданного допуска  $\Delta\alpha$  на точность определения  $a$ . Допуск  $\Delta\alpha$  целесообразно назначать, принимая во внимание динамический расчет и конструктивные особенности каждого конкретного моста. В связи с этим точность измерений определим по формуле

$$m_z \leq \frac{\Delta\alpha}{t \sqrt{\left(\frac{1}{Z_s}\right)^2 + \left(-\frac{Z_d}{Z_s^2}\right)^2}}, \quad (4)$$

где  $t$  — вероятностный коэффициент.

Наряду с полученной формулой (4) весьма важны также вопросы, связанные с размещением измерительных марок (датчиков) по пролету моста.

Для повышения эффективности геодезических наблюдений при планировании измерений целесообразно учитывать основные формы собственных колебаний различных мостов. Например, формы собственных колебаний балочных и висячих мостов отличаются. Для балочных мостов измерительные марки целесообразно размещать в середине пролета, для висячих мостов — в четверти пролета (см. рисунок).