# УЛЬТРАЗВУКОВОЙ МЕТОД ОПРЕДЕЛЕНИЯ ПРОЧНОСТИ БЕТОНА И ЕГО **НЕОПРЕДЕЛЕННОСТЬ**

ХАКИМОВ ОРТАГОЛИ ШАРИПОВИЧ ЖУРАЕВ МУХРИДДИН БАХРИЕВИЧ

Ташкентский Архитектурно-строительный университет, 100011, г. Ташкент, ул. Янги шахар 9 A, <u>ortagoli@yandex.ru</u>, тел. 94 642 65 53

Аннотация. Рассмотрены вопросы измерения прочности бетона методом поверхностного прозвучивания ультразвуком. Приведены модель измерения и формулы для оценки суммарной стандартной неопределенности измерения.

Ключевые слова: неопределенность, прочность бетона, ультразвуковой метод измерения, поверхностное прозвучивание.

#### Ввелене

Ультразвуковой (УЗ) метод определения прочности бетона [1] основан на зависимости косвенной характеристики (времени или скорости распространения ультразвука в бетоне) от прочности бетона.

# Методы исследования

УЗльтразвуковые измерения в бетоне проводят методами сквозного или поверхностного прозвучивания. Скорость УЗ V (m/s) вычисляют по формуле

$$V = \frac{l}{t} \cdot 10^3,\tag{1}$$

где t — время распространения ультразвука, µs;

l— расстояние между преобразователями (база прозвучивания), mm.

Предел допускаемой абсолютной погрешности измерения времени распространения УЗ на стандартных образцах не должен превышать значения

$$\Delta = (0.01t \pm 0.1),\tag{2}$$

Число измерений на каждом образце должно быть при сквозном прозвучивании три. При поверхностном — четыре. Отклонение отдельного результата измерения косвенного показателя в каждом образце от среднеарифметического значения результатов измерений для данного образца не должно превышать 2 %. Результаты, не удовлетворяющие указанному условию, не учитывают при расчете среднеарифметического значения. При наличии в серии двух образцов, не удовлетворяющих этому условию, результаты испытаний серии бракуют. Относительная погрешность измерения базы прозвучивания не должна превышать 0,5 %.

Уравнение градуировочной зависимости (косвенный показатель — прочность) принимают линейным по формуле

$$R = aH + b \tag{3}$$

где R — прочность бетона, MPa;

H — косвенный показатель (время или ск ультразвука).

Коэффициенты а и *b* рассчитывают по формулам

$$\boldsymbol{b} = \overline{\boldsymbol{R}}_{\phi} - a\overline{\boldsymbol{H}} \tag{4}$$

$$\boldsymbol{a} = \frac{\boldsymbol{b} = \overline{\boldsymbol{R}}_{\phi} - \boldsymbol{a}\overline{\boldsymbol{H}}}{\sum_{i=1}^{N} [(R_{i\phi} - \overline{\boldsymbol{R}}_{\phi}) \cdot (\boldsymbol{H}_{i} - \overline{\boldsymbol{H}})]}}{\sum_{i=1}^{N} (H_{i} - \overline{\boldsymbol{H}})^{2}}$$

$$(5)$$

где  $R_{i\varphi}$  — прочность бетона на i-м участке, определенная при испытании образцов или методом отрыва со скалыванием, МРа;

H<sub>i</sub> — косвенный показатель на i-м участке (образце).

$$\overline{R}_{\phi} = \frac{\sum_{i=1}^{N} R_{i\phi}}{N} \tag{6}$$

$$\bar{H} = \frac{\sum_{i=1}^{N} H_i}{N} \tag{7}$$

 $ar{R}_{\phi} = rac{\sum_{i=1}^{N} R_{i \phi}}{N}$  (6)  $ar{H} = rac{\sum_{i=1}^{N} H_{i}}{N}$  (7) где N — число участков или отдельных образцов, использованных для построения градуировочной зависимости.

Измеренное значение прочности округляется с точностью до 0,01 МРа.

Для скорректированной градуировочной зависимости вида R=0.0155V - 27,0 условие (8) выполняется на всех участках. Дальнейшую отбраковку проводить не требуется. Среднеквадратическое отклонение (СКО) построенной градуировочной зависимости  $S_{T.M.H}=S=3,5$  MPa;  $S_{T.M.H}/R_{\varphi}>0,15$ .

После построения градуировочной зависимости по (3) проводят ее корректировку путем отбраковки единичных результатов испытаний, не удовлетворяющих условию

$$\frac{\left|R_{iH} - R_{i\phi}\right|}{S} \le 2. \tag{8}$$

где S — остаточное СКО, определенное по формулe  $S = \sqrt{\frac{\sum_{i=1}^{N}(R_{i\varphi} - \overline{R}_{jH})^2}{N-2}}$ 

$$S = \sqrt{\frac{\sum_{i=1}^{N} (R_{i\phi} - \overline{R}_{jH})^2}{N-2}} \tag{9}$$

 $R_{jH}$  — прочность бетона на j-м участке, определенная по градуировочной зависимости по формуле

$$R_{iH} = a_i H + b_i \tag{10}$$

# Анализ экспериментальных результатов

Определенные по формулам (6) и (7) средние значений прочности по результатам испытаний  $\bar{R}_{\Phi}$  равна 25,05 МПа и скорости ультразвука  $\bar{V}$  3396 m/s.

Коэффициенты a=0,0145 и b= -24,19 определяют по формулам (4) и (5).

Установленная градуировочная зависимость описывается уравнением

$$R = 0.0145V - 24,19$$
.

Определенное по формуле (9) остаточное СКО S=4,29 Мпа.

Сравнивая для различных участков значения фактической прочности  $R_{i\varphi}$  с прочностью  $R_{iH}$ , определенной по градуировочной зависимости, устанавливают, что условие (8) не выполняется для результатов некоторых участков, которые подлежат отбраковке.

Коэффициент корреляции градуировочной зависимости г определяют по формуле

$$r = \frac{\sum_{i=1}^{N} [(R_{iH} - \bar{R}_{H}) \cdot (R_{i\phi} - \bar{R}_{\phi})]}{\sqrt{\sum_{i}^{N} (R_{iH} - \bar{R}_{H})^{2}} \cdot \sqrt{\sum_{i=1}^{N} (R_{i\phi} - \bar{R}_{\phi})^{2}}}$$
(11)

где

$$\overline{R}_H = \frac{\sum_{i=1}^N R_{iH}}{N}.$$

Применение градуировочной зависимости для определения прочности бетона в соответствии с требованиями ГОСТ 17624 [1] допускается только для значений косвенного показателя, попадающего в диапазоне от  $H_{min}$  до  $H_{max}$ .

Если коэффициент корреляции r<0,7 или СКО градуировочной зависимости  $S_{T.M.H}/\overline{R}>0.15$ , то контроль и оценка прочности по градуировочной зависимости не допускаются.

Прочность бетона классов прочности В20—В25 контролируют в конструкции ультразвуковым методом поверхностного прозвучивания [1].

Для повышения степени доверия экономических партнеров Узбекистана к результатам испытаний и измерений, проводимых в стране, актуальное значение имеет официальное подтверждение компетенции испытательных и измерительных лабораторий путем их аккредитации в соответствии с требованиями международного стандарта ISO/IEC 17025:2017 [2], и идентичного ему, национального стандарта O'z DSt ISO /IEC 17025:2019 [3]. Это возможно, если точностьные характеристики результатов испытаний и измерений, получаемые в этих лабораториях, выражены в концепциях «неопределенности», оцененные в соответствии с Руководством (GUM) [4].

Суммарная стандартная неопределенность - стандартная неопределенность выходной величины Y, получается путем суммирования стандартных неопределенностей входных

величин  $u(x_i)$ , оцененных то типу A и по типу B. Стандартная неопределенность входных величин  $u(x_i)$  оцененных то типу B, в рассматриваемом нами случае, намного меньше неопределенности типа A, и поэтому, она не учитывается в определении суммарной неопределенности.

Для анализа вкладов от каждого источника неопределенности в суммарную неопределенность, корректировки модели измерения, расчета значения суммарной стандартной неопределенности выходной величины с последующей оценкой расширенной неопределенности U, составляется бюжет неопределенности.

Расширенную неопределенность U получаем умножением суммарной стандартной неопределенности на коэффициент охвата k=2 в предположении нормального распределения при уровне доверия приблизительно 95 %:

$$U = k \cdot u_c(R) = 2 \cdot 0.80 = 1.60 \text{ M}\Pi a.$$

Результат измерения представляют в виде: «прочности бетона составила ( $25,32\pm1,60$ ) Мпа.

### Заключение

Установлено, что неопределенность ультразвукового метода определения прочности бетона типа В намного меньше неопределенности типа А. Средние значений прочности по результатам испытаний 25,05 МПа и скорости ультразвука 3396 m/s.

### ИСПОЛЬЗОВАННАЯ ЛИТЕРАТУРА:

- 1. ГОСТ 17624: 2012 Бетоны. Ультразвуковой метод определения прочности.
- 2. ISO/IEC 17025: 2005. General requirements for the competence of testing and calibration laboratories. ISO, Geneva, 2005.
- 3. O'z DSt ISO/IEC 17025: 2019 Общие требования к компетентности испытательных и калибровочных лабораторий (ISO/IEC 17025: 2017, IDT)
- 4. Руководство по выражению неопределенности измерения: Перевод с англ. под науч. ред. проф. Слаева В.А. ГП ВНИИМ им. Д.И. Менделеева, С.-Петербург, 1999.
- 5. Muminov N. S. et al. RESEARCH OF TRANSPORT ECOLOGICAL SYSTEM OF TASHKENT CITY INFRASTRUCTURE: PROBLEMS, REQUIREMENTS AND SOLUTIONS //British Journal of Global Ecology and Sustainable Development. 2022. T. 11. C. 112-125.
- 6. Jo'rayev M. B., Tugalov B. Q., Xolbekov S. R. ARMATURA QURILISH MATERIALLARIGA DOIR XAVFSIZLIK TALABLARINI BELGILASHDA TEXNIK REGLAMENTLARNING AFZALLIKLARI //Conferencea. 2022. C. 72-77.
- 7. Jo'rayev, M. B., B. Q. Tugalov, and S. R. Xolbekov. "MAHSULOTLARNI XAVFSIZLIK KORSATKICHLARINI ANIQLASHDA TEXNIK REGLAMENTLARNI QOLLASH (ARMATURA MISOLIDA)." *Conferencea* (2022): 63-67.
  - 8. Холбеков С. Р. ҚУРИЛИШДА ЙЎЛ ҚЎЙИЛАДИГАН ДАВРИЙ НУҚСОНЛАРНИНГ БИНО УМРБОҚИЙЛИГИГА ТАЪСИРИ //BARQARORLIK VA YETAKCHI TADQIQOTLAR ONLAYN ILMIY JURNALI. 2022. С. 87-89.