

Література

1. Ахметзянов Ф.Х.: Классификация повреждений бетона, предпосылки оценки его остаточной несущей способности в строительных элементах бетона при отсутствии и наличии армирования с простым механическим нагружением, – Известия КазГАСУ, № 2., 2009.
2. Державні будівельні норми України: Конструкції будинків і споруд, бетонні та залізобетонні конструкції, основні положення проектування, Київ, Мінрегіонбуд України, В.2., 2009. с. 6-98.
3. Клименко Є.В. Технічний стан будівель та споруд / Є.В. Клименко – Одеса: ОДАБА, 2010. – 284 с.

УДК 624.012.25

МИНА ХАРАКТЕРИСТИК ПЕРЕРІЗУ БАЛКИ, ЩО ПІДДАЄТЬСЯ ВПЛИВУ НАВКОЛИШНЬОГО СЕРЕДОВИЩА

Kіріченко Д.О. ПГС -339

Науковий керівник – к.т.н доц. Корисєва І.Б.

Анотація. Актуальність роботи полягає у необхідності вдосконалення методів розрахунку будівельних конструкцій, які працюють у агресивних середовищах, що змінюють характеристики матеріалу конструкцій.

Метою роботи є виведення узагальнених формул для визначення положення нейтральної вісі балки та моменту інерції приведеного перерізу.

Корозія являє собою руйнування металів внаслідок взаємодії їх із зовнішнім (корозійного) середовищем. Будівельні металеві конструкції, більшою частиною працюють у вологому повітрі, схильні, в основному, електрохімічної корозії, яка посилюється зростом концентрації в повітрі вуглекислого та сірчаного газів. Інтенсивно корозують конструкції, що знаходяться в ґрунті, наприклад трубопроводи. Захист від корозії являє собою конструктивні та профілактичні заходи, підвищення корозійної стійкості металів, їх ізоляцію поверхні від впливу середовища, протекторний захист. Втрати ж від корозії (а саме корозія є основним чинником, що знижує надійність і довговічність будівель і споруд) величезні. Збиток від корозії в промислово розвинених країнах досягає 3-5% національного доходу. Багато мільярдні цифри збитку від корозії, що публікуються у пресі, все більше привертують увагу до проблеми антикорозійного

захисту (надалі - акз) будівель, споруд, комунікацій, устаткування і машин.

Корозія бетону та залізобетону

Згідно з інформацією сучасних інститутів і лабораторій, під поняттям "корозія бетону" усвідомлюється протікання декількох фізико-хімічних, біологічних і хімічних процесів.

1. Фізико-хімічна корозія бетону.

Корозія бетону даного виду викликається шляхом фільтрації м'якої води крізь товщу бетону.

2. Біологічна корозія бетону

Біологічною корозією називається корозія, при якій бетонна споруда покривається різного виду бактеріями, грибками, морськими водоростями, мохами і лишайниками.

3. Хімічна корозія бетону

Хімічна корозія протікає в середовищах, які проводять електричний струм, наприклад в сухих газах, рідинах органічного походження - нафті, бензині, спирті та ін.

Визначення фізико-геометричних характеристик перерізу з урахуванням середовища

Розглянемо різні за характером впливи [1], на балку прямокутного перерізу, що не змінюють умови поперечного згину. Для схеми впливу, зображеного на рис. 1, положення нейтральної вісі визначається наступним чином

$$y_c = \frac{h^2 + h_1^2(\alpha_1 - 1) + h_2(\alpha_2 - 1)(2h - h_2)}{2(h + h_1(\alpha_1 - 1) + h_2(\alpha_2 - 1))}, \quad [1]$$

де $\alpha_1 = E_{1b}/E_c$, $\alpha_2 = E_{2b}/E_c$.

Якщо $\alpha_2=1$, тобто вплив тільки з одного боку

$$y_c = \frac{1}{2} \left(h + h_1 \sqrt{1 - \alpha_1} \right). \quad [2]$$

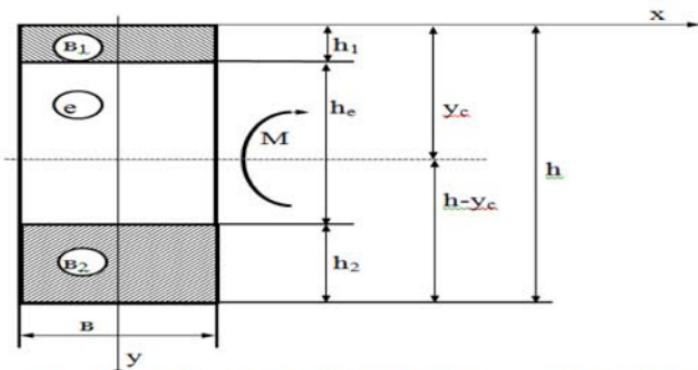


Рис. 2 - Напруженено-деформований стан балки прямокутного перерізу.

Для випадку $h_1 = h_2$ та $\alpha_1 = \alpha_2$, коли швидкість проникнення і характер впливу однакові, зміщення нейтральної вісі не повинно відбуватися. Найбільше зміщення нейтральної вісі слід очікувати при різному характері впливів (агресивний і сприятливий), наприклад, коли $\alpha_1 > 1$, $\alpha_2 < 1$.

При якому значенні h_1 усдосягне максимуму в разі [2]?

Це можна визначити за умови

$$\frac{dy_c}{dh_1} = 0, \quad [3]$$

звідки отримаємо квадратне рівняння

$$h_1^2 + 2 \frac{h h_1}{\alpha_1 - 1} - \frac{h^2}{\alpha_1 - 1} = 0. \quad [4]$$

Рішення (4) має два корені. З фізичного сенсу (рис.2)

$$h_1 = h / \left(1 + \sqrt{\alpha_1} \right). \quad [5]$$

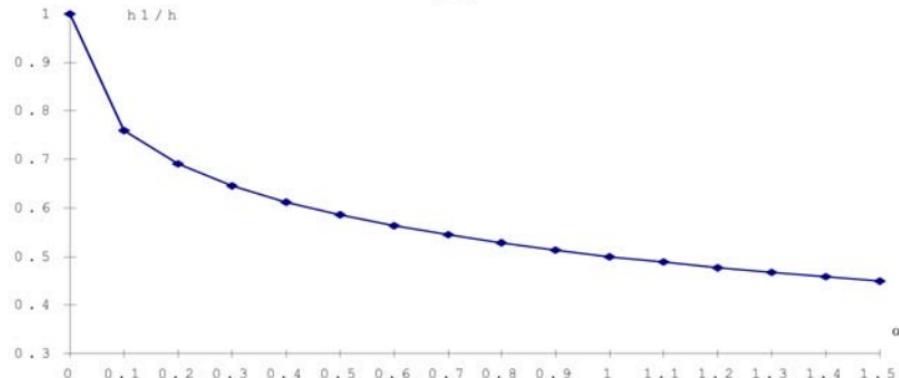


Рис. 2 - Графік залежності глибини проникнення фронту впливу h_1 від характеру впливу.

Найважливішою характеристикою при визначенні напруження і деформацій в балці є момент інерції перерізу. З його зменшенням прямопропорційно зростають напруження і прогини, що загрожує настанням і першого і другого граничного стану конструкції, що неприпустимо в період її експлуатації.

$$I_x = b \int_{-(y_c - h_1)}^{h - y_c - h_2} y^2 dy + \alpha_1 \int_{-y_c}^{-(y_c - h_1)} y^2 dy + \alpha_2 \int_{h - y_c - h_2}^{h - y_c} y^2 dy. \quad [6]$$

Дотримаємось традиційного позначення моменту інерції I_x , проте в даному випадку це не просто геометрична характеристика, а фізико-геометрична, яка до того ж може змінюватися у часі. Так, для вищезазначеного перерізу

$$I_x = b \left((h - y_c - h_2)^3 (1 - \alpha_2) + (y_c - h_1)^3 (1 - \alpha_1) + \alpha_2 (h - y_c)^3 + \alpha_1 y_c^3 \right) / 3. \quad [7]$$

Якщо $h_2 = 0$, то формула (7) набуде вигляду

$$I_x = b \left(\alpha_1 y_c^3 + (h - y_c)^3 + (y_c - h_1)^3 (1 - \alpha_1) \right) / 3. \quad [8]$$

Для случая, коли $y_c = h_1$

$$I_x = b \left(\alpha y_c^3 + (h - y_c)^3 \right) / 3. \quad [9]$$

Подставляя в [9] $y_c = h_1$ по [5] будемо отримати (рис.3)

$$I_x = \alpha \frac{b h^3}{3 (1 + \sqrt{\alpha})^2}. \quad [10]$$

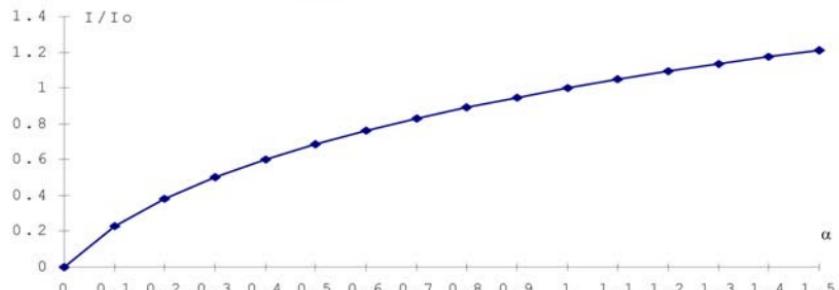


Рис. 3 - Графік залежності моменту інерції перерізу I_x від характеру впливу при $y_c = h_1$.

Ця задача є узагальненням окремого випадку розрахунку балок у яких матеріал слід закону Гука, але модулі пружності при стисненні і розтягуванні різні.

Висновки

- Існує проблема збереження надійності та довговічності виробничих будівель і споруд
- Вартість антикорозійного захисту набагато дешевше, ніж витрати, які понесе підприємство в разі аварії.
- Вплив навколошнього середовища викликає зміну фізико-геометричних характеристик перерізу і внаслідок ціого зміну міцністів та деформативних характеристик матеріалу.

Література

- Корнеєва, і.б. особливості розрахунку конструкцій з урахуванням реологічних властивостей матеріалу / вісник одаба. – 2015. – № 57. – с. 209-212.
- Писаренко Г.С. Сопротивление материалов. – киев: вища школа, 1979. – 329 с.
- Ржаницын А.Р. Составные стержни и пластинки. – м.: стройиздат, 1986. – с. 315.

УДК 65.012.123

ВЛИЯНИЕ ЭФФЕКТИВНОСТИ ПРИТОЧНО- ВЫТЯЖНОЙ ВЕНТИЛЯЦИИ НА МИКРОКЛИМАТ РАБОЧЕЙ СРЕДЫ В МЕХАНИЧЕСКОМ ЦЕХЕ

Кириязов Н.И., ЗПГС-605м,
Научный руководитель – к.т.н., доц. Беспалова А.В.

Для обеспечения нормальных метеорологических условий в механическом цеху рассчитан необходимый воздухообмен путем учета теплового баланса и поступления вредных веществ по периодам года. Для реализации воздухообмена были запроектированы системы общеобменной приточной и вытяжной вентиляции.

Наряду с интенсификацией производства необходимо улучшать условия труда, которые исключали бы травматизм и профессиональные заболевания. Непосредственное воздействие на