

УДК 625.017.39

**ЕКСПЕРИМЕНТАЛЬНІ ДОСЛІДЖЕННЯ СТАЛЕБЕТОННИХ КОЛОН ПРИ НАВАНТАЖЕННІ НА ЦЕНТРАЛЬНИЙ СТИСК**

Канд. техн. наук Ю.В. Глазунов

**ЭКСПЕРИМЕНТАЛЬНЫЕ ИССЛЕДОВАНИЯ СТАЛЕБЕТОННЫХ КОЛОНН ПРИ ЦЕНТРАЛЬНОМ СЖАТИИ**

Канд. техн. наук Ю.В. Глазунов

**EXPERIMENTAL INVESTIGATION STEEL-CONCRETE COLUMNS ON THE PROCESS OF LONGITUDINAL HAS BEEN DEVELOPED**

Cand. of techn. sciences Y. Glazunov

*Подано способи розрахунку сталобетонних колон на центральний стиск при передачі поздовжнього навантаження на бетон, на сталь; експериментальні дані про вплив способів передачі поздовжнього навантаження на характер деформування та зруйнування сталобетонних колон, а також вплив сил зчеплення між бетоном і сталлю на несучу здатність сталобетонних колон.*

**Ключові слова:** сталобетон, зовнішнє армування, тензодатчики, бетонне ядро, стальна оболонка, сталобетонний елемент.

*Представлены разработанные способы расчета сталобетонных колонн на центральное сжатие при передаче продольной нагрузки на бетон, на сталь; экспериментальные данные о влиянии способов передачи продольной нагрузки на характер деформирования и разрушения сталобетонных колонн; исследования о влиянии сил сцепления между бетоном и сталью на несущую способность сталобетонных колонн.*

**Ключевые слова:** сталобетон, внешнее армирование, тензодатчики, бетонное ядро, стальная оболочка, сталобетонный элемент.

*A method of strength calculation of rectangular section of steel-concrete columns depending on the process of longitudinal loading has been developed. Theoretical and experimental data have been compared. Cite experiment and theoretical investigation steel concrete constructions depending on the process of longitudinal loading has been developed and method their calculation. There was executed the experimental and theoretical researches of the steel-concrete elements, working by center compression.*

**Keywords:** *steel-concrete, method their calculation, rectangular section, process of longitudinal loading, have been compared.*

**Вступ.** Основні напрямки прогресу в будівництві належним чином пов'язані із застосуванням ефективних конструкцій. До таких конструкцій належать конструкції із зовнішнім армуванням, зокрема колони, складені з прямокутної обойми, заповненої бетоном.

Бетон у сполученні зі сталлюю арматурою виявляється основним матеріалом для житлово-громадянського, промислового, енергетичного, транспортного та сільськогосподарського будівництва.

Концентроване розташування листової арматури на зовнішніх гранях сталобетонних конструкцій дозволяє знизити їх масу, зменшити розміри перерізу порівняно із залізобетонними конструкціями та одержати економію сталі при однаковій висоті. Тому поряд з пошуками успішно конкуруючих рішень у залізобетоні стимулюється розвиток інших комплексних матеріалів і конструкцій, зокрема сталобетонних.

Економічність конструкцій із зовнішнім армуванням порівняно з традиційними залізобетонними забезпечується за рахунок більш раціонального використання матеріалів. Бетон, замкнений в обойму, має збільшену міцність за рахунок бокового стискання; сталеві обойми значно захищені від втрати місцевої та загальної стійкості.

**Постановка проблеми у загальному вигляді та її зв'язок із важливими науковими та практичними завданнями.** Конструкції із зовнішнім армуванням належать до найбільш ефективних і економічних конструкцій, необхідність упровадження яких у галузі будівництва стає актуальним.

Заміна сталевих конструкцій залізобетонними надає можливість економити сталь, але це не завжди пов'язано з економією грошових коштів. Тому поряд з пошуками успішно конкуруючих рішень у залізобетоні стимулюється розвиток інших комплексних матеріалів і конструкцій, зокрема сталобетонних.

Однак, широке застосування сталобетонних колон стримується через недостатню розробленість способів розрахунку, які повинні відображати особливості зовнішнього поздовжнього навантаження.

**Аналіз останніх досліджень і публікацій.** У роботах [1-3] зазначено важливість впровадження конструкцій із зовнішнім армуванням як найбільш економічних конструкцій порівняно з традиційними залізобетонними. Економічність таких конструкцій забезпечується за рахунок більш раціонального використання матеріалів.

У науковій праці [1] відмічено, що армування бетону зовнішньою оболонкою сприяє підвищенню міцності такого конструктивного елемента, як сталобетон. Досягаються найкращі показники щодо роботи бетону при навантаженні, у результаті чого зменшуються усадочні деформації і підвищується опір бетону дії агресивного середовища.

У роботі [2] надано дослідження фізико-механічних властивостей матеріалів, які знаходяться у складі сталобетонних конструкцій. Показано вплив матеріалів на несучу здатність і деформації сталобетонних елементів. Визначено геометричні характеристики поперечного перерізу

конструкції із сталобетону. Показано теоретичні рішення для оцінки напружено-деформованого стану згинаючих стержнів з урахуванням об'ємного напруженого стану бетонного ядра.

У роботах [3-5] розроблено методику розрахунку сталобетонних елементів прямокутного поперечного перерізу на міцність при осьовому стиску. Показано взаємодію сталюї оболонки і бетонного ядра, яке працює в умовах об'ємного напруженого стану зі змінними параметрами деформування. Наведено чисельні розрахунки напружено-деформованого і граничного стану перерізу сталобетонної конструкції.

**Визначення мети та задачі дослідження.** Метою даного дослідження є визначення впливу способів передачі зовнішнього поздовжнього навантаження на несучу здатність сталобетонних конструкцій.

У наведеному дослідженні необхідно було вирішити такі завдання:

- розробити способи розрахунку сталобетонних конструкцій на центральний стиск при передачі поздовжнього навантаження на кожний конструктивний елемент окремо;

- у результаті проведеного експерименту визначити вплив способів передачі поздовжнього навантаження на характер деформування та зруйнування сталобетонних конструкцій;

- визначити наявність сил зчеплення між бетоном і сталлю та їх вплив на несучу здатність сталобетонних конструкцій;

- перевірити міцність сталобетонних балочних конструкцій при роботі на згин з визначенням сил зсуву по площині з'єднання листової арматури і бетону по довжині балки.

**Основна частина дослідження.**

Розглянемо дослідження напруженого стану сталобетонних колон при різних способах передачі поздовжнього навантаження. При визначенні висновку теоретичних залежностей для визначення несучої здатності передбачається таке:

- колона під навантаженням залишається прямою – не піддається поздовжньому вигину;

- бетонне ядро і оболонка зв'язані між собою силами зчеплення в дискретних точках по довжині і перерізу (рис. 1);

- розподіл поздовжніх контактних зусиль по периметру перерізу приймається рівномірним.

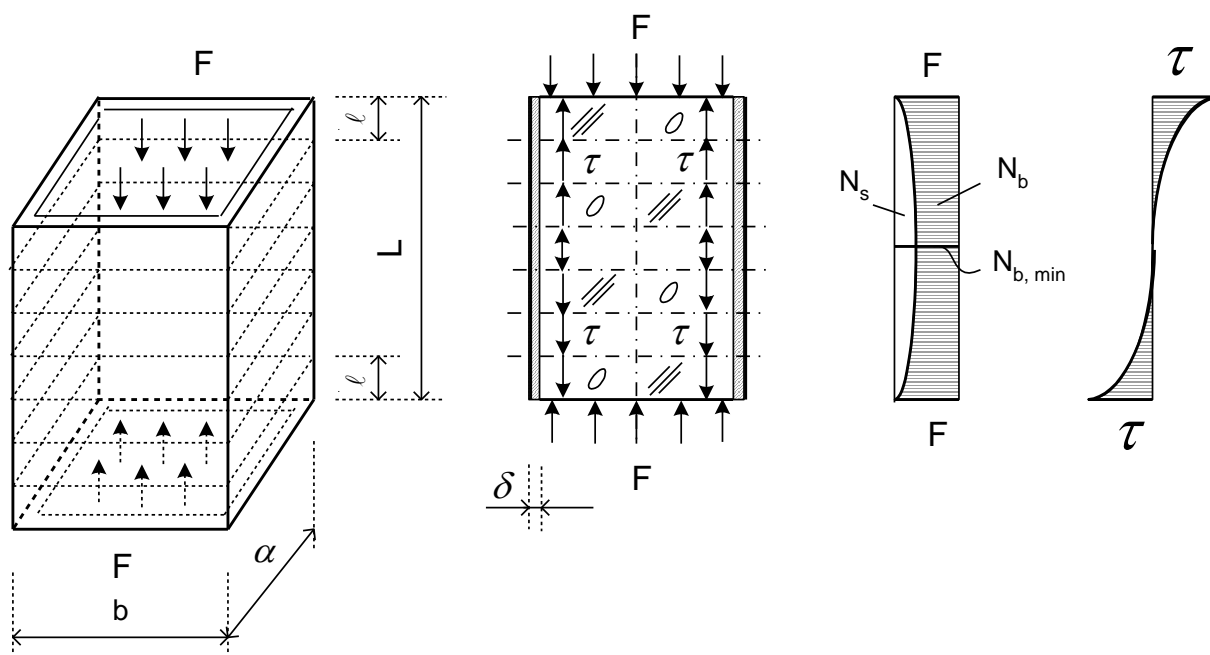


Рис. 1. Навантаження на бетон

Запишемо умови рівноваги:

$$N_s + N_c = N_{Ed}, \quad (1)$$

де  $N_s$  – розрахунковий опір сталевій оболонці за нормального зусилля;

$N_c$  – розрахункове нормальне зусилля стиску у бетонному ядрі;

$N_{Ed}$  – розрахункове значення зовнішньої прикладеної осьової сили.

Умова сумісності деформацій:

$$\Delta L_c = \Delta L_s, \\ \frac{N_s L}{E_s A_s} = \frac{N_c L}{E_c A_c}, \quad (2)$$

де  $E_s$  – розрахункове значення модуля пружності сталевій оболонці;

$E_c$  – модуль пружності бетону;

$A_s$  – площа поперечного перерізу сталевій оболонці;

$A_c$  – площа поперечного перерізу бетону.

Площа перерізу оболонки:

$$A_s = 2bh + 2(b - 2h)h = 4h(b - 2h). \quad (3)$$

Площа перерізу бетону:

$$A_c = (b - 2h)^2. \quad (4)$$

Враховуючи вирази (3) і (4) з умови (2) маємо таке значення:

$$N_c = N_s \frac{E_c(b - 2h)}{4hE_s}. \quad (5)$$

Зміна розмірів при поперечній деформації

$$\varepsilon_c = \nu_c \varepsilon_c, \quad \varepsilon_a = \nu_a \varepsilon_a.$$

Враховуючи, що  $\varepsilon_c = \varepsilon_a$ , а  $\nu_c < \nu_a$ , то  $\varepsilon_c < \varepsilon_a$ ,

де  $\varepsilon_c$  – значення відносних деформацій стиску бетону;

$\varepsilon_a$  – значення відносних деформацій розтягу конструкційної сталі;

$\nu$  – коефіцієнт Пуассона.

Розмір поперечного перерізу бетону після деформації (рис. 1) визначається так:

$$b_c = b_c \cdot \varepsilon_c = b_c \nu_c \varepsilon_c = b_c \nu_c \frac{N_c}{E_c A_c} = \frac{\nu_c N_c}{E_c} \cdot \frac{b_c}{A_c} = \frac{\nu_c N_c}{E_c} \cdot \frac{1}{b - 2h}. \quad (6)$$

Внутрішній розмір поперечного перерізу оболонки (рис. 2):

$$b_s = b_c \cdot \varepsilon_{au} = b_c \nu \varepsilon_{au} = b_c \nu_s \frac{N_s}{E_s A_s} = \frac{\nu_s N_s}{E_s} \cdot \frac{1}{4h}. \quad (7)$$

Сили зчеплення, які припадають на кожну елементарну ділянку  $l$ , визначаються так:

$$\frac{b_s - b_c}{2} = \frac{\frac{\nu_s N_s}{E_s} \cdot \frac{1}{4h} - \frac{\nu_c N_c}{E_c} \cdot \frac{1}{b - 2h}}{2} = \frac{\nu_s N_s}{E_s} \cdot \frac{1}{8h} - \frac{\nu_c N_c}{E_c} \cdot \frac{1}{2(b - 2h)}. \quad (8)$$

Чисельна реалізація виконана на ПЕОМ. На рис. 1 показано епюри розподілу зусиль в обоймі, бетонному ядрі, а також епюри дотичних зусиль по довжині колони.

Для визначення несучої здатності колони при передачі навантаження на бетон знаходимо спочатку несучу здатність ядра в середньому перерізі колони (рис. 1). Розрахункову схему обойми і ядра

зобразимо у вигляді контактуючих між собою елементів (рис. 3).

Сили взаємодії між ядром і обоймою знайдемо із умови рівності переміщень на

границі контакту із такої системи рівнянь:

$$A\vec{X} = -\vec{H}. \quad (9)$$

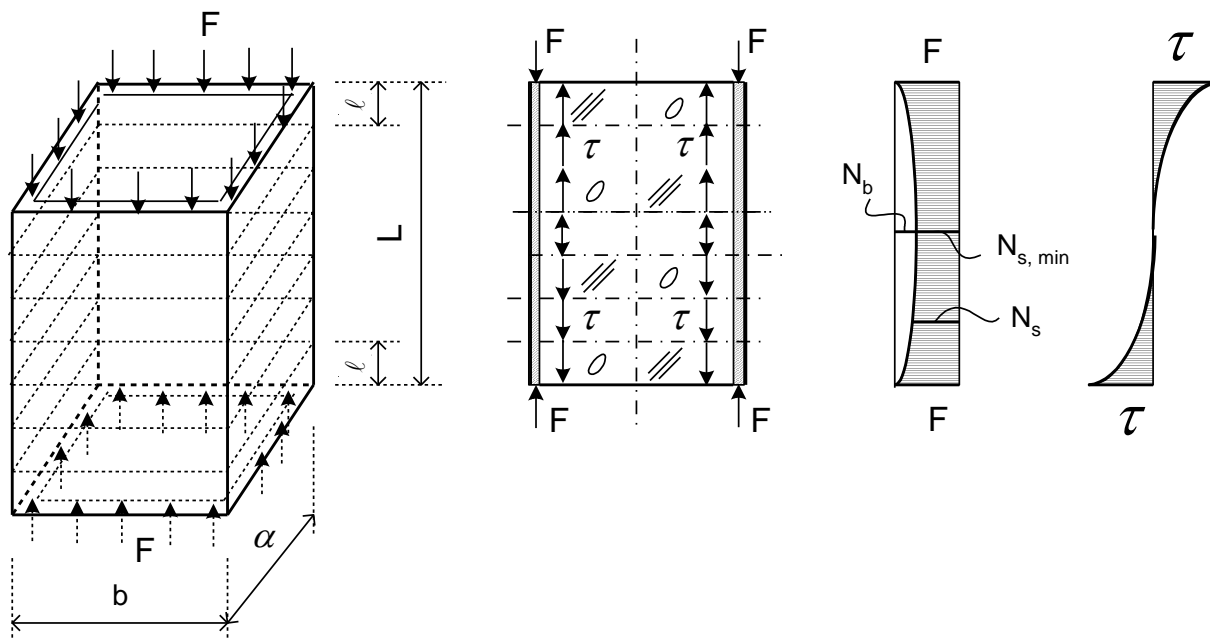


Рис. 2. Навантаження на сталеву обойму

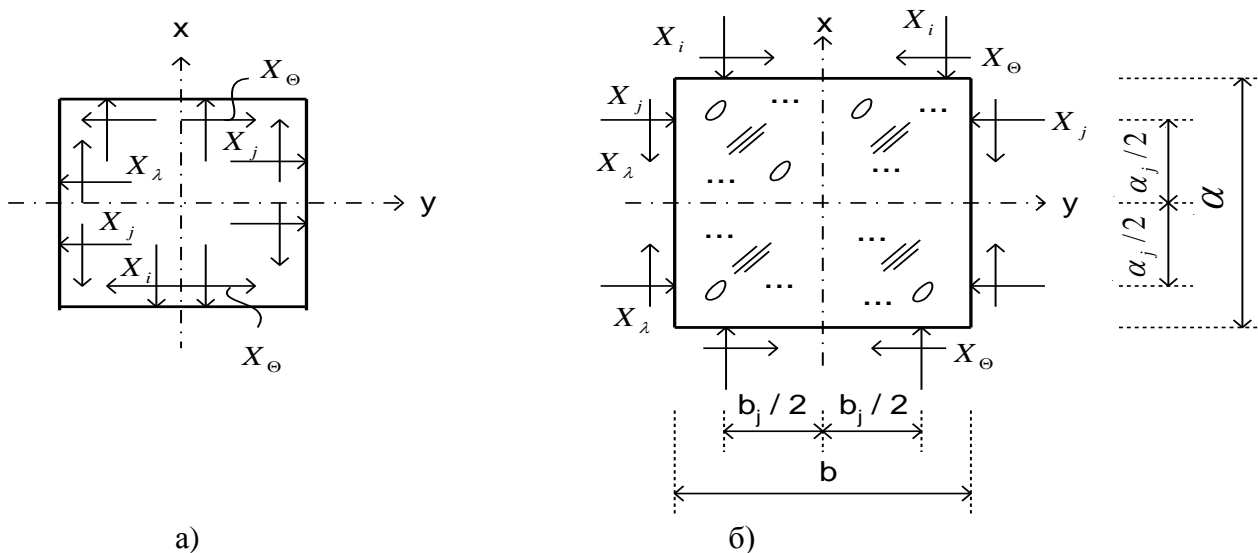


Рис. 3. Розрахункові схеми обойми (а) і ядра (б)

При такому способі передачі поздовжнього навантаження на бокових

сторонах пластин обойми згинальні моменти відсутні. Це дозволяє розглядати

обойму як окремі шарнірно оперті пластини, завантажені в поздовжньому і поперечному напрямках. При цьому припускається, що односторонні контактні зв'язки між заповнювачем і обоймою не перешкоджають згину пластин назовні.

У сталобетонних колонах наявність обойми, яка є опором переміщенню бетону в поперечному напрямку, призводить до збільшення міцності бетону, а наявність заповнювача усередині оболонки збільшує її стійкість. Бетон і сталь у такому сполученні створюють найбільш сприятливі умови для спільної роботи.

Сталобетонні зразки були випробувані при передачі поздовжнього навантаження на бетон і сталь одночасно за наявності і відсутності сил зчеплення; на бетон; на сталю оболонку у зразку, який заповнений бетоном; на одному торці на бетон, на другому – на сталь; на сталю оболонку у зразку без бетонного ядра.

У процесі випробувань замірялися поздовжні і поперечні деформації сталеві

обойми. Для цього по всьому периметру середнього перерізу у поздовжньому і поперечному напрямках наклеювалися тензодатчики. Показання приладів знімалися при навантаженні до 100 тс через кожні 10 тс завантаження; понад 100 тс – через 5 тс.

Порівняльні графіки, які ілюструють несучу здатність сталобетонних колон при передачі навантаження на бетон і сталь одночасно, на бетон, на сталю оболонку залежно від відношення сторін їх поперечного перерізу, показані на рис. 4. З даного графіка видно, що несуча здатність складених колон значно перевищує суму найбільших зусиль в оболонці і бетонному ядрі, випробуваних окремо.

Результати випробувань сталених обойм у зразках без бетонного ядра показують, що розрахунки критичних напружень і границі несучої здатності надають надмірну, порівняно з експериментальними результатами, відносну помилку, яка не перевищує 15 %.

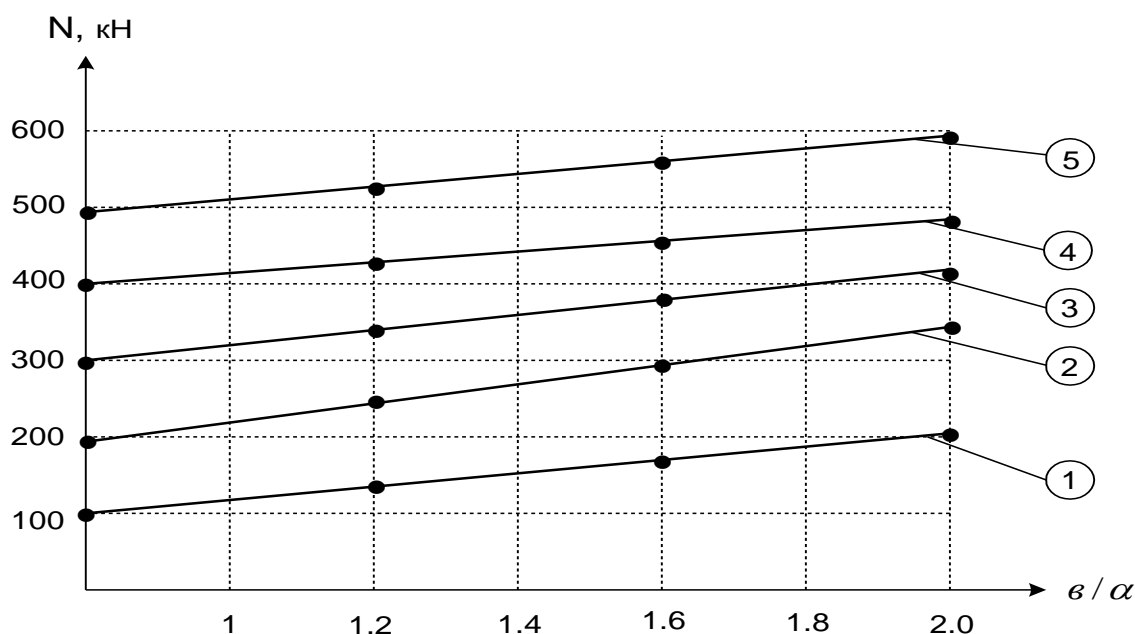


Рис. 4. Графік залежності несучої здатності зразків від розмірів поперечних перерізів ( $\delta = 2$  мм;  $f_{cd} = 25,2$  МПа;  $\sigma_c = 350$  МПа):

- 1 – навантаження на бетон і сталь одночасно; 2 – навантаження на бетон;
- 3 – навантаження на оболонку; 4 – бетонна колона; 5 – сталевий обойма

Кожний зразок являє собою металеву оболонку, виготовлену із листа **СТ-3** товщиною  $\delta = 3,8$  мм, зігнутого і зварюваного поздовжнім швом. Внутрішня поверхня не була оброблена і залишалась гладкою. Наплавлений метал у зварному шві розташовується із зовнішньої сторони. Оболонки заповнювались бетоном і витримувались у лабораторних умовах при температурі 18-19 °С.

Міцність бетону в кожному зразку, окрім стандартних випробувань, визначалась у результаті випробування бетонних призм, виготовлених у розбірній металевій опалубці, яка повторює внутрішні розміри обойми і контролювалася випробуванням видавленої призми.

Випробування проводились на гідравлічній машині. Зразок установлювався на опірну плиту преса. Навантаження на бетон передавалось через спеціальний пуансон. Зазор між внутрішньою частиною оболонки і пуансоном складає 3 мм. Швидкість прикладення навантаження – 50 кН/хв. У процесі випробувань записувались діаграми “навантаження-переміщення”.

У результаті проведених експериментальних досліджень у зразках були визначені граничні навантаження, при яких бетонні призми утримувались у металевих оболонках контактними силами зчеплення між сталлю і бетоном. При цьому способі передачі навантаження деформації бетонної призми не виявляли істотного впливу на деформації граничного шару.

Найбільше навантаження на графіку визначалось характерною точкою, після досягнення якої навантаження зменшувалося і бетонна призма починала переміщуватись у металевій оболонці. На ділянці від початку завантаження впритул до досягнення максимального навантаження зв'язок між дотичними напруженнями і деформаціями граничного шару прямолінійне. Процес видавлювання бетонної призми супроводжувався, як

правило, підвищенням навантаження над граничним, яке характеризує наявність сил зчеплення в 1,2-3 рази.

**Висновки з дослідження і перспективи, подальший розвиток у даному напрямку.** Проведений аналіз одержаних результатів дозволяє зробити такі висновки:

1. Розроблена і експериментально перевірена методика розрахунку сталобетонних колон на центральний стиск при передачі навантаження “на бетон”; “на оболонку”. При цьому передбачається, що бетонне ядро і оболонка пов'язані між собою силами зчеплення дискретно по довжині зразка і його перерізу.

2. При передачі поздовжнього навантаження на бетон несуча здатність сталобетонних колон складає в середньому 0,8 несучої здатності при передачі навантаження одночасно на бетон і оболонку. Порівняння з несучою здатністю бетонних колон показує, що наявність обойми надає можливість збільшити несучу здатність сталобетонних колон у середньому в два рази.

3. Несуча здатність при передачі навантаження на обойму складає в середньому 0,46 несучої здатності при завантаженні бетону і обойми одночасно і перевищує в середньому в 1,9 разу несучу здатність порожніх колон.

4. Результати випробувань сталобетонних колон, у яких відсутнє зчеплення між бетоном і сталлю, на центральний стиск при передачі поздовжнього навантаження на бетон і сталь одночасно показують, що сили зчеплення не виявляють істотного впливу на їх несучу здатність.

Використання в будівництві сталобетонних колон прямокутного перерізу, в основу конструкції яких покладено розроблені способи розрахунків, дозволяє при більших навантаженнях та обмежених розмірах поперечних перерізів знизити витрату сталі на 28-35 % порівняно із залізобетонними колонами.

### Список використаних джерел

1. Грушко, И.М. Повышение прочности и выносливости бетона [Текст] / И.М. Грушко, А.Г. Ильин, Э.Д. Чихладзе. – Харьков: Изд-во при Харьковском гос. университете, 1986. – 150 с.
2. Стороженко, Л.І. Сталезалізобетонні конструкції [Текст] / Л.І. Стороженко, О.В. Семко. – Полтава, 2001. – 55 с.
3. Чихладзе, Э.Д. Расчет сталебетонных элементов прямоугольного сечения на прочность при осевом сжатии [Текст] / Э.Д. Чихладзе, А.Д. Арсланханов // Бетон и железобетон. – 1993. – № 1, – С. 13-15.
4. Лопатто, А.Э. О свойствах бетона, твердеющего в замкнутой обойме, и жесткости трубобетонных элементов [Текст] // Строительные конструкции. – К., 1973. – С. 232.
5. Глазунов, Ю.В. Вплив способів передачі поздовжнього навантаження на несучу здатність сталебетонних коротких колон прямокутного перерізу [Текст]: автореф. дис. ... канд. техн. наук: 05.23.01 / Ю.В. Глазунов. – Харків, 1997. – 22 с.

Рецензент д-р техн. наук, професор А.А. Пługін

---

Глазунов Юрій Володимирович, кандидат технічних наук, доцент кафедри будівельної механіки та гідравліки Української державної академії залізничного транспорту. Тел.: (057) 730-10-70. E-mail: budmekh@ukr.net.

Glazunov Yuri, cand. techn. sciences, associate professor Department of structural mechanics and hydraulics Ukrainian State Academy of Railway Transport. Tel.: (057) 730-10-70. E-mail: budmekh@ukr.net.