

УДК 620.193.4:624.012.45

## ОПРЕДЕЛЕНИЕ ПОЛОЖЕНИЯ ЦЕНТРА ИЗГИБА В НЕОДНОРОДНЫХ ЭЛЕМЕНТАХ

*Касьянова И.Б. (Одесса)*

**Исследовано изменение центра изгиба в изгибающихся элементах строительных конструкций при жестком воздействии окружающей среды, вызывающей неоднородность материала.**

В строительных изгибающихся конструкциях, обладающих неоднородностью, возникает задача определения центра изгиба [1]. Будем учитывать конструктивную и наследственную неоднородность [2]. Если зоны неоднородности не нарушают симметрии сечения, то центр изгиба не будет смещаться относительно центра тяжести. Рассмотрим призматический изгибающийся однородный изотропный стержень прямоугольного сечения, у которого появляется зоны наследственной неоднородности со стороны нижней и верхней граней. Координата центра изгиба определяется следующим образом

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

где  $\alpha_1 = E_{1b}/E_e$ ,  $\alpha_2 = E_{2b}/E_e$ .

$h$  – высота сечения,

$h_1$  и  $h_2$  – глубина проникновения фронтов воздействия соответственно в верхней и нижней грани.

Если  $\alpha_2=1$ , то есть воздействие только с одной стороны (рис.1)

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

Наибольшее смещение нейтральной оси следует ожидать при разном характере воздействий (агрессивное и благоприятное), например, когда  $\alpha_1 > 1$ ,  $\alpha_2 < 1$ .

Если фронты 1 и 2 проникают на  $h_1 = h/2$  и  $h_2 = h/2$  соответственно,

то

$$y_c = \frac{h}{4} \cdot \frac{\alpha_1 + 3\alpha_2}{\alpha_1 + \alpha_2}. \quad (3)$$

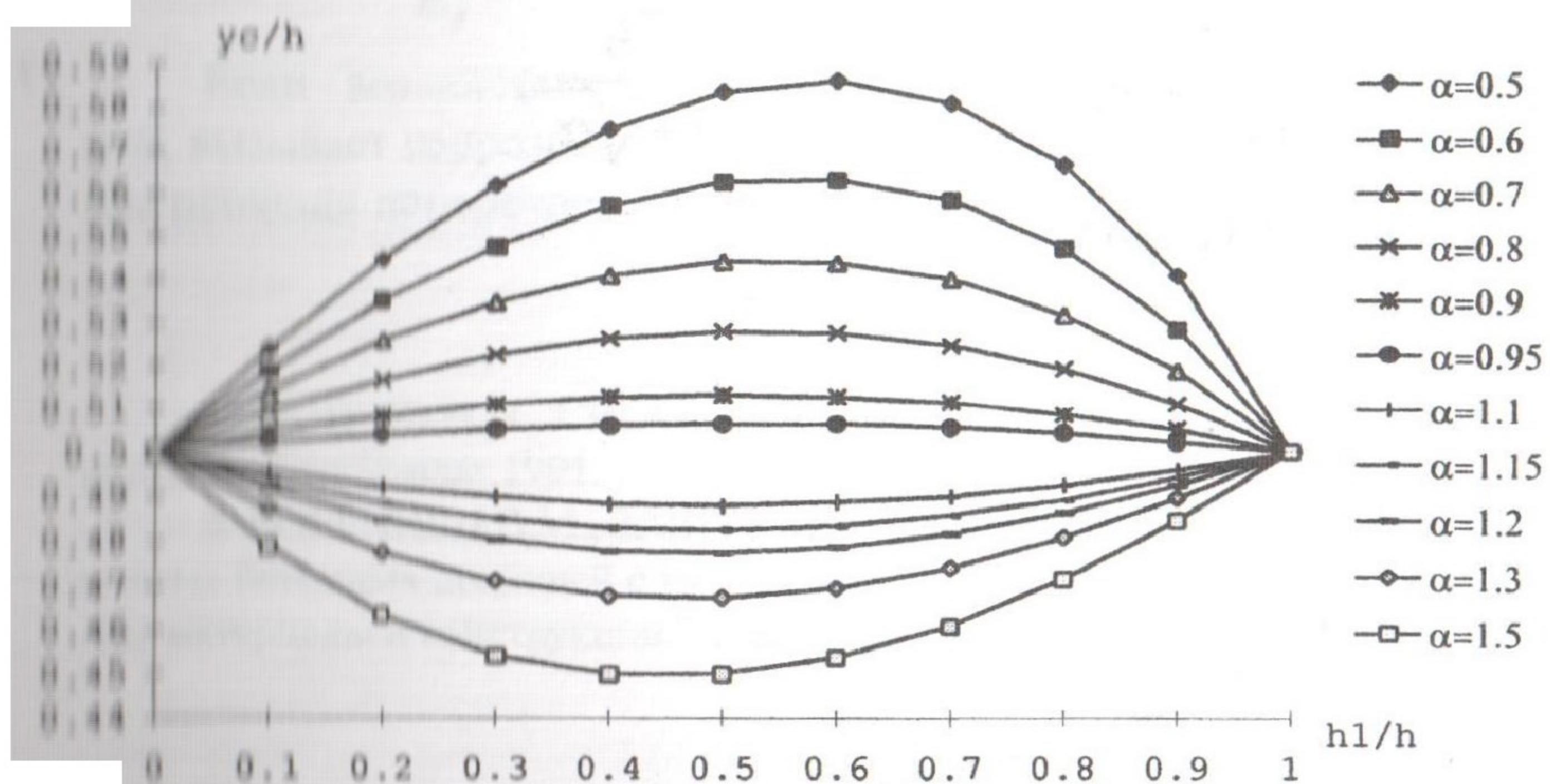


Рис. 1 - График зависимости координаты центра изгиба  $y_c$  от глубины проникновения  $h_1$  воздействия внешней среды.

При каком значении  $h_1$   $y_c$  достигнет максимума в случае (3). Это можно определить при условии

$$\frac{dy_c}{dh_1} = 0, \quad (4)$$

откуда получим квадратное уравнение

$$h_1^2 + 2 \frac{hh_1}{\alpha_1 - 1} - \frac{h^2}{\alpha_1 - 1} = 0. \quad (5)$$

Решение (5) имеет два корня. Из физического смысла (рис.2)

$$h_1 = h / (1 + \sqrt{\alpha_1}). \quad (6)$$

Интересно выяснить при каком значении  $h_1$  будет выполняться условие  $h_1 = y_c$ . Для этого правую часть (2) приравняем к  $h_1$ . При этом получается уравнение (5), решение которого (6). Продвижение фронта воздействия сопровождается миграцией нейтральной оси. Анализ (2) даёт следующее

$$h_1 = 0, y_c = h/2;$$

$$h_1 = h/2, y_c = \frac{h}{4} \cdot \frac{3 + \alpha_1}{\alpha_1 + 1};$$

$$h_1 = \frac{h}{1 + \sqrt{\alpha_1}}, y_c = h_1 = y_c^{\max} = \frac{h}{1 + \sqrt{\alpha_1}}; \quad (7)$$

$$h_1 = h, y_c = h/2.$$

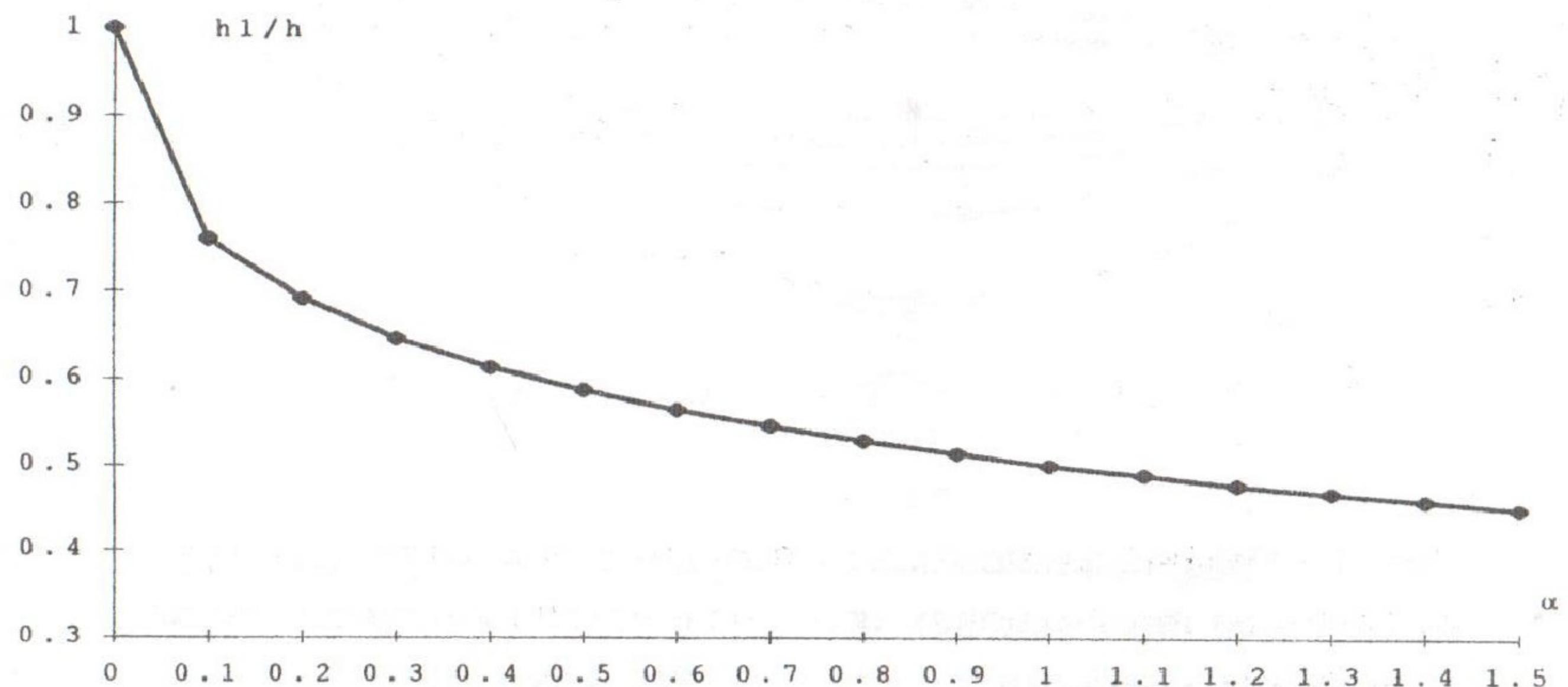


Рис. 2 - График зависимости глубины проникновения фронта воздействия  $h_1$  от характера воздействия.

Первый случай соответствует отсутствию воздействия. Четвёртый

когда воздействие прошло через всё сечение и материал балки снова стал однородным и нейтральная ось возвращается в исходное положение. А максимальное удаление нейтральной оси произойдёт в том случае, когда глубина фронта воздействия  $h_1$  достигнет величины, определяемой по (6), и в этом случае она совпадёт с расстоянием до нейтральной оси  $y_c$ .

Рассмотрим железобетонные элементы прямоугольного профиля с одиночным и двойным расположением арматуры. Положение нейтральной оси определяется следующим образом

$$y_c = \frac{h + \frac{h^2}{h}(\alpha_1 - 1) + h_2 \left( 2 - \frac{h_2}{h} \right)(\alpha_2 - 1) + \alpha_s (\mu'_s a'_s + \mu_s (2h - a_s))}{2 \left[ 1 + \frac{h_1}{h}(\alpha_1 - 1) + \frac{h_2}{h}(\alpha_2 - 1) + \alpha_s (\mu'_s + \mu_s) \right]} \quad (8)$$

$$\text{где } \alpha_1 = \frac{E_1}{E_e}; \alpha_2 = \frac{E_2}{E_e}; \alpha_s = \frac{E_s}{E_e}; \mu'_s = \frac{A'_s}{hb}; \mu_s = \frac{A_s}{hb}$$

Если воздействие среды оказывает влияние на арматуру, например, вызывает коррозию арматуры, то необходимо учитывать уменьшение площади поперечного сечения арматуры во времени.

### Литература

1. БАЙКОВ В.Н., СИГАЛОВ Э.Е. Железобетонные конструкции. Общий курс.-М.: Стройиздат, 1991.
2. КОБРИНЕЦ В.М., ЗАВОЛОКА Ю.В., АЛИ АДЕЛЬ. Расчёт центрально сжатых бетонных стержней с учётом воздействия внешней среды. "Строительные материалы и конструкции."-Киев, 1991, вып.4.-36с.