

Με βάση το σχόλιο της § 8.2.3.δ(iv), μπορεί να χρησιμοποιηθεί η σχέση: $\mu_{1/r} = 3\mu_{\delta} - 2$ ή $\mu_{1/r} = 2\mu_{\delta} - 1$ όταν, αντιστρόφως, από τις διαθέσιμες τιμές $\mu_{1/r}$ πρόκειται να υπολογιστούν τιμές θ_d .

Εξ άλλου σύμφωνα με την § 6.5 $\theta_d = \mu_{\theta} \theta_y$, όπου η θ_y εκτιμάται σύμφωνα με την § 7.2.2(δ) ενώ για τη συσχέτιση των μ_{θ} και μ_{δ} ισχύουν οι σχέσεις της § 7.2.6. ανάλογα με τον προβλεπόμενο μηχανισμό αστοχίας του φορέα.

Στην περίπτωση του μεταλλικού κλωβού αρκεί η ικανοποίηση της σχέσης $s \leq 0,5b_c$

Για ενίσχυση με νέες στρώσεις σκυροδέματος βλ. § 8.2.1.3β, § 8.2.1.4 και § 8.2.1.5.

$$\text{όπου } f_{c,c} = (1,125 + 1,25\alpha_{wd})f_c$$

ε) Όταν ο στόχος ανασχεδιασμού εκφράζεται σε όρους τοπικών δεικτών πλαστιμότητας “m” μέλους, ελέγχεται ότι η διαθέσιμη πλαστιμότητα των κρίσιμων περιοχών του κάθε πρωτεύοντος μέλους είναι επαρκής για να εξασφαλίζει τον δεδομένο στόχο του υπόψη μέλους, σύμφωνα με το προηγούμενο εδάφιο δ(iii).

Για τον υπολογισμό των αναγκαίων τιμών $\mu_{1/r}$, έχουν εφαρμογή οι διατάξεις των προηγούμενων § δ(iv) και (v) με την διαφορά ότι για κάθε δομικό μέλος τίθενται οι τιμές $m_{απ.}$ αντί του $\mu_{δ,απ.}$

στ) Όταν ο στόχος ανασχεδιασμού εκφράζεται σε όρους επιθυμητής γωνίας στροφής χορδής “ θ_d ”, τότε η αναγκαία ανά δομικό στοιχείο πλαστιμότητα $\mu_{1/r}$ σε όρους καμπυλοτήτων, επιτρέπεται να υπολογίζεται μέσω αξιόπιστων συσχετίσεων $\mu_{1/r}$ και μ_{θ} , προκειμένου να υπολογισθεί η αναγκαία περίσφιγξη όπως στην πιο πάνω § δ(v).

ζ) Όταν ως οπλισμός περίσφιγξης χρησιμοποιούνται ανεξάρτητα εξωτερικά κολλάρα (λωρίδες), η μέγιστη αξονική τους απόσταση ορίζεται ως $s_{max} = 100 + w_j \text{ (mm)} \leq 0,5b_c$

όπου w_j το πλάτος του κολλάρου και b_c η μικρότερη διάσταση της διατομής.

8.2.4 Επεμβάσεις με στόχο την αύξηση της δυσκαμψίας

Η αύξηση της δυσκαμψίας ενός δομικού στοιχείου Ο.Σ., με προσθήκη νέων στρώσεων σκυροδέματος είτε με προσθήκη νέων εξωτερικών στοιχείων, μπορεί να εκτιμηθεί αναλυτικά