

ΟΝΟΜΑΤΕΠΩΝΥΜΟ ΣΠΟΥΔΑΣΤΗ : ..... **tarzan** .....

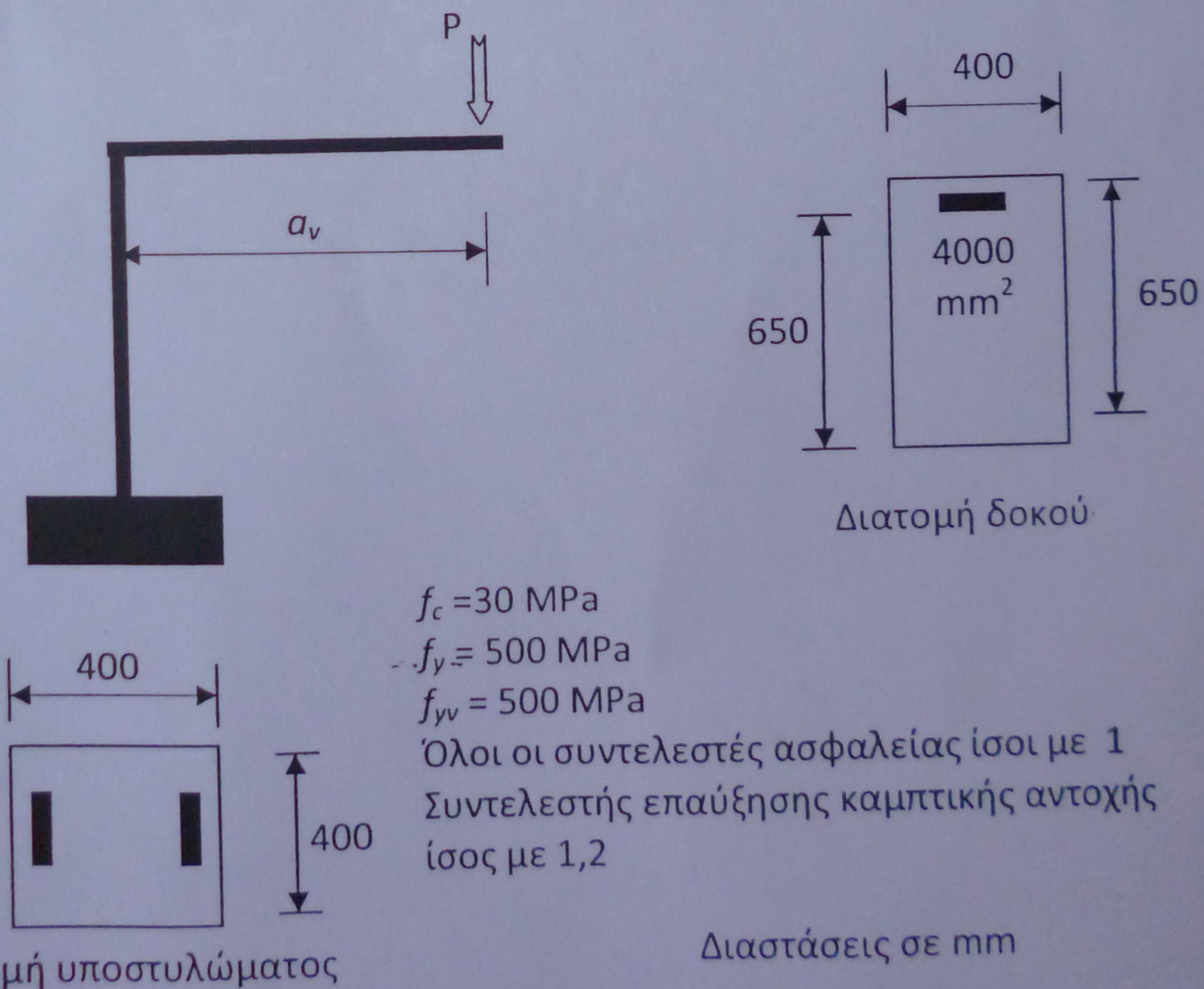
**ΣΥΓΧΡΟΝΕΣ ΜΕΘΟΔΟΙ ΣΧΕΔΙΑΣΜΟΥ ΕΡΓΩΝ ΟΠΛΙΣΜΕΝΟΥ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ**

**9<sup>ο</sup> ΕΞΑΜΗΝΟ**

**Φεβρουάριος 2012**

Διάρκεια εξέτασης : 2 ώρες

- Να κατασκευασθεί το φυσικό προσομοίωμα του οριζόντιου τμήματος φορέα του Σχ. 1 και να αναγνωρισθούν οι τύποι συμπεριφοράς που τον χαρακτηρίζουν σύμφωνα με τη μέθοδο ΤΘΔ, για τις τιμές του  $a_v$  που δίδονται στο ερώτημα 2.
- Για το οριζόντιο τμήμα του φορέα του Σχ. 1, να σχεδιασθεί ο εγκάρσιος οπλισμός που απαιτείται για να εξασφαλισθεί καμπτική μορφή αστοχίας για τις περιπτώσεις  $a_v = 1000 \text{ mm}$  and  $a_v = 2000 \text{ mm}$ .



$$M_c = 0.875 s d [0.342 b_1 + 0.3 (M_f/d^2) \sqrt{(z/s)} ]^4 \sqrt{(16.66/(\rho_w f_y))} \dots (4.1)$$

όπου  $s$  είναι η απόσταση από την πλησιέστερη στήριξη της διατομής στην οποία υπολογίζεται η ροπή  $M_c$

$a_v$  (δηλαδή το διατμητικό μήκος) για την περίπτωση διπλής σημειακής φόρτισης. (Ένα απλό σημειακό φορτίο μπορεί να θεωρηθεί ως μια ειδική περίπτωση δύο σημειακών φορτίων που συμπίπτουν.)

$s =$

$2d$  για την περίπτωση ομοιόμορφα κατανεμημένου φορτίου (συμπεριλαμβανομένων και των περιπτώσεων όπου περισσότερα των δύο σημειακών φορτίων μπορούν να θεωρηθούν ότι κατανέμονται ομοιόμορφα κατά μήκος της δοκού).

$M_f$  είναι η καμπτική αντοχή της διατομής στην οποία υπολογίζεται η ροπή  $M_c$

$d$  είναι το στατικό ύψος της δοκού (δηλ., η απόσταση του κ.β. του εφελκυόμενου οπλισμού από την ακραία θλιβόμενη ίνα).

$z$  είναι η απόσταση του κ.β. της συνολικής διατομής  $A_s$  του εφελκυόμενου οπλισμού από το κ.β. της θλιβόμενης ζώνης

$\rho_w = A_s/b_w d$

$b_w$  είναι το ελάχιστο εύρος του κορμού

$f_y$  είναι η χαρακτηριστική αντοχή του εφελκυόμενου οπλισμού

$b_1 = \min(b_w + 2b_s, b_w + 2d_s)$

(Θα πρέπει να σημειωθεί ότι για μια ορθογωνική διατομή πλάτους  $b$ ,  $b_1 = b$ .)