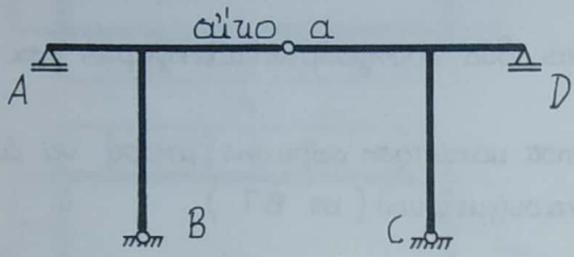


9. ΜΕΘΟΔΟΣ ΔΥΝΑΜΕΩΝ

9.1. Το ισοστατικό σύστημα

Ο υπερστατικός φορέας του ex 9.1 έχει βαθμό στατικής α-  
 ριότητας  $n=2$ . Αυτό έχει σαν αποτέλεσμα ο φορέας μας να έχει



Σχήμα 9.1

δύο υπερρότητα μεγέθη. Εάν  
 ζήτουμε να πάρουμε τις δύο ά-  
 ντιδράσεις στα A και D από  
 τις συμβολίζουμε με  $X_1, X_2$  α-  
 ντίστοιχα.

Ένα εναλοδοήωοτε μέγεθος  
 έντασης ή παραμόρφωσης του  
 υπερστατικού μας φορέα  $E_{s,a}$

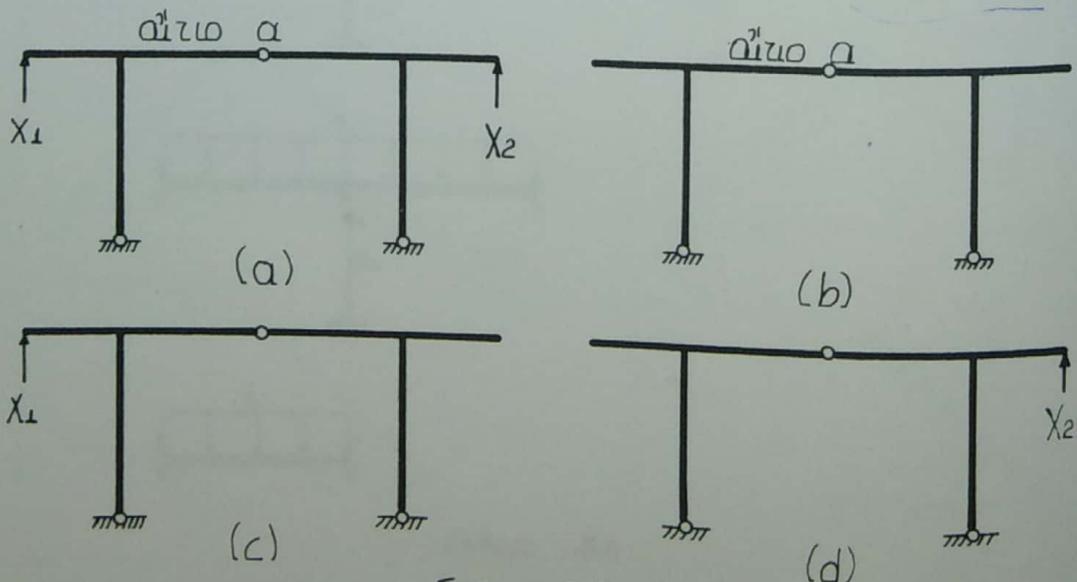
(Κάθε μέγεθος του υπερστατικού φορέα συμβολίζεται με μία αλφα  
 τελεία) μπορεί να θεωρηθεί ότι προκύπτει από την ελαστικότητα  
 των αμοιούθων τριών μετατοπίσεων (ex. 9.2b - 9.2d αντίστοιχα)

i. αίτιο = α,  $X_1 = 0, X_2 = 0 : E_{s,a}$

ii. [αίτιο = 0,  $X_1 = 1, X_2 = 0 : E_{s,1}$ ] \*  $X_1$

iii. [αίτιο = 0,  $X_1 = 0, X_2 = 1 : E_{s,2}$ ] \*  $X_2$  όπου τα  $X_1, X_2$  αντιστοιχούν στις παραγόμενες τιμές των αντιδρά-  
 σεων στα A και D του υπερστατικού φορέα.

Ο φορέας του ex. 9.2.a που προκύπτει από τον άρχειό άφοϋ  
 τμηθούν εις υπεραρτιες ράβδοι και στις θέσεις τομής των



Σχήμα 9.2.

οι αντίστοιχες αντιδράσεις λέγεται ύψω ισοστατικό σύστημα.

Έτσι το  $\dot{E}_{s,a}$  αν ληφθεί υπό όψη ή ως άνω ανάλυση του φορέα θα δίνεται από τη σχέση:

$$\dot{E}_{s,a} = E_{s,a} + E_{s,1} \cdot X_1 + E_{s,2} \cdot X_2 \quad (9.11)$$

Το αίτιο  $a$  μπορεί να είναι ή εξωτερική φόρτιση ή υά-  
ωσιος καταναγκασμός  $z$  ή άπομα ένας συνδυασμός των δύο. Στην  
ωρίωτωση που έχουμε υάωσιος καταναγκασμό  $z$  εάν το  $\dot{E}_{s,z}$  έ-  
ναι μέγελος έντασης τότε  $E_{s,z} = \phi$  γιατί α καταναγκασμοί δεν  
ωρουαλόν ένταση στους ισοστατικούς φορείς, όπως:

$$\dot{E}_{s,z} = E_{s,1} \cdot X_1 + E_{s,2} \cdot X_2 \quad (9.12)$$

υάω που σημαίνει ότι επίσης από τη φόρτιση οι υάωστατικοί φο-  
οεις μπορούν να υάωστων ένταση υαί από τους καταναγκασμούς

Σύς δύοες τώρα των υάωραρίδμων μεγελών  $X_1, X_2$  άω-  
ραίτητη ωροϋώωδεση για την ισοτμία του υαρίου συστήματος  
μέ το άρχιο επίως από την ωροαγωγή των  $X_1, X_2$ , άωαίτηται  
υαί ο μηδενισμός των μεταμνήσεων υαί άωαγόρωα οι δεμ-  
υίς ράβδοι από την τμή των άωωτων άρωίωγαν οι  $X_1, X_2$  θα  
ωρέωει δηλαδή:

$$\delta_{1,a} = \delta_{2,a} = \phi \quad (9.13)$$

Μέ βάση τώρα την 9.1.1 ή 9.1.3 μετατρέωεται στο σύστη-  
μα  $\Sigma$

$$\left. \begin{aligned} \dot{\delta}_{1,a} &= \delta_{1,a} + X_1 \delta_{11} + X_2 \delta_{12} = \phi \\ \dot{\delta}_{2,a} &= \delta_{2,a} + X_1 \delta_{21} + X_2 \delta_{22} = \phi \end{aligned} \right\} \Sigma \quad (9.14)$$

το άωωω άφωυ λύ-  
ωουμε ωαίρνωμε τις τιμές των υάωραρίδμων  $X_1, X_2$ , δηλαδή  
των  $A$  υαί  $D$  αντίστοιχα. Μέ γνωστά τώρα τα  $X_1, X_2$  υαί  
μέ τη βοήθεια της σχέσης 9.1.1 μπορούμε να υάωολογίσωμε  
τά διαγράμματα  $M, Q, N$  ή άωωωδηώωτε άλλο μέγελος του  
υάωρατίωου φορέα π.χ

$$M_{1,a} = M_{1,a} + M_{1,1} \cdot X_1 + M_{1,2} \cdot X_2 \quad \checkmark \quad (9.15)$$

Η υάωω διαδικασία τώρα μπορεί να άωωλωδηώω υαί για  
υάωρατίωους φορείς μέ  $n > 2$ . Αυτό θα έχει σαν άωωαίτε-

εμα τὸ ἀπόλοιο σύστημα:

$$\sum_{k=1}^n \delta_{l,k} \cdot \chi_k + \delta_{l,a} = 0 \quad (l=1, \dots, n) \quad (9.1.6a)$$

ὡς εἰς μητρώϊκή μορφή γράφεται:  $\underline{\Delta} \underline{\chi} + \underline{\delta} = 0 \quad (9.1.6b)$

Τὸ μητρώο  $\Delta$  εἶναι συμμετρικὸν [ $\delta_{l,k} = \delta_{k,l}$  (9.1.7)] καὶ δεξιὰ ὑψωμένον. (συντελεστὲς ὑπὲρ διαγωνίου πάντῃ μεγαλύτεροι ἀπὸ τὸ μηδέν καὶ  $D(\Delta) \neq \emptyset$ )

Ἐπίσης ἕνα σφαιρικοῦ μεγέθους ἔντασης ἢ παραμόρφωσης  $\dot{E}_{s,a}$  δὲ φρουῖται ἀπὸ τὴν ἀντίστοιχη ἐπίλυση τῆς (9.1.1). Ἠδη:

$$\dot{E}_{s,a} = E_{s,a} + \sum_{l=1}^n E_{s,l} \chi_l \quad (9.1.8)$$

9.2 Στάδια ἐπίλυσης ὑπερστατικῶν φορέων μετὰ τὴν μέθοδο δυνάμεων.

δ) Καθορισμὸς τοῦ βαθμοῦ στατικῆς ἀοριστίας τοῦ φορέα  $n$

ι) Ἐπιλογή ὑπεραριθμῶν δυνάμεων  $\chi_l$  ( $l=1, \dots, n$ ) ὡς τὸ ὑψωτὸ σύστημα αὐτὸ δὲ φρουῖται νὰ ἔχει τὰ ἑξῆς χαρακτηριστικὰ:

- Ἐπὸλη λύση
- Μὴ κινητὸ
- Ἡ λειτουργία του νὰ ἐπηρεάζῃ αὐτὴ τοῦ ὑπερστατικῶν φορέα.

ιι) Ἐπίλυση ὑψωτὸν συστήματος λόγω:

- Ἐξωτερικοῦ αἰτίου
- $\chi_l = 1$  ( $l=1, \dots, n$ )

ιγ) Φασολογισμὸς τῶν  $\delta_{l,a}$ ,  $\delta_{l,k}$ , συμπερῶνα μετὰ τὸν πίνακα 9.I καὶ μετὰ τὴ βοήθεια τοῦ πίνακα 6.I.

Ψωλογισμός μετακινήσεων  $\delta_{L,k}$ ,  $\delta_{L,a}$   
για ισοσταθιακό σύστημα

$$1. \delta_{L,k} = \int M_{i,i} M_{i,k} \frac{ds}{ES} + \sum_r S_{r,i} S_{r,k} \frac{lr}{EF_r}$$

2. ι. Λόγω εξωτερικής φόρτισης

$$\delta_{L,P} = \int M_{i,i} M_{i,P} \frac{ds}{ES} + \sum_r S_{r,i} S_{r,P} \frac{lr}{EF_r}$$

ii. Λόγω αλλαγής θερμοκρασίας

$$\delta_{L,\Delta t} = \int M_{i,i} \frac{\alpha \Delta t}{h} ds + \sum_r S_{r,i} \alpha r l r$$

iii. Λόγω διαφορών συναρμογής

$$\delta_{L,\Delta z} = \sum_s (M_{s,i} \Delta \phi_{s,z} + N_{s,i} \Delta s_{s,z} + Q_{s,i} \Delta h_{s,z}) + \sum_r S_{r,i} \Delta l_{r,z}$$

iv. Λόγω υποχώρησης επιρρίξεων.

$$\delta_{L,w} = \sum_q \frac{c_{q,i} W_q}{q}$$

Τα γινόμενα  $c_{q,i} W_q$  αρχο-  
μούνται σύμφωνα με την § 64.3

Πίνακας 9.I

v) Λύση του συστήματος

$$\sum_{k=1}^n \delta_{L,k} X_k + \delta_{L,a} = 0 \quad (L=1, \dots, n)$$

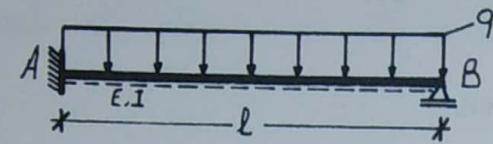
vi) Ψωλογισμός έντασης φορέα με βάση τών τάσεων

$$\dot{E}_{s,a} = E_{s,a} + \sum_{i=1}^n E_{s,i} X_i$$

εάν το  $a$  είναι καταναγκασμός τότε  $E_{s,a} = 0$

$$\delta_{L,w} = 0$$

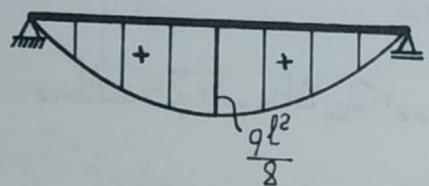
Παράδειγμα 49. Ζητείται το διάγραμμα  $M, P$  της μονόπατης δοκού, σταθερής διατομής για ένα συνεχές φορτίο  $q$  (Σχ. 9.3)



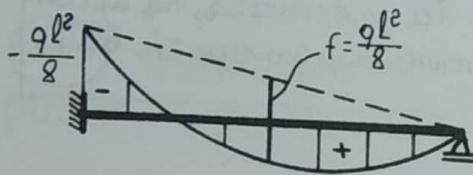
(Κ.Σ.)



( $M, P$ )



( $M, P$ )



( $M, P$ )

Ο φορέας είναι υπερστατικός μία φορά.

Σαν υπεράρωμα μέγεθος επιλέγεται η  $M_A$ .

Τα διαγράμματα  $M, P$  και  $M, P$  αφορούν αλλά εύκολα σαν διαγράμματα ροών αμφιέρειας δοκού.

Υπολογίζονται στη συνέχεια τα  $\delta_{1,1}$  και  $\delta_{1,P}$ .

$$\delta_{1,1} = \frac{1}{EI} \cdot \frac{1}{3} \cdot l \cdot l^2 = \frac{l^3}{3EI}$$

$$\delta_{1,P} = \frac{1}{EI} \cdot \frac{1}{3} \cdot l \cdot \frac{q l^2}{8} = \frac{q l^3}{24EI}$$

όπως εύκολα την εξίσωση

$$\delta_{1,P} + X_1 \delta_{1,1} = \delta_{1,P} = 0 \rightarrow X_1 = -\frac{q l^2}{8}$$

Έτσι με γνωστή την  $M_A = X_1$  και την  $M_B = 0$  χαράσσεται εύκολα το διάγραμμα  $M, P$ .

Σχήμα 9.3

Παράδειγμα 50. Ζητείται το διάγραμμα  $M, P$  της αμφίπατης δοκού, σταθερής διατομής για ένα συνεχές φορτίο  $q$ . (Σχ. 9.4)

Ο φορέας έχει βαθμό υπερστατικότητας  $n=3$ .

Σαν υπεράρωμα μέγεθος επιλέγονται τα  $M_A: X_1, M_B: X_2$  και η οριζόντια αντίδραση στο  $B: X_3$ .

Από αυτά η  $X_3 = 0$  επειδή δεν υπάρχει οριζόντια φόρτιση

όπως ο φορέας λύνεται σαν να έχει  $n=2$

Έτσι υπολογίζονται αρχικά τα  $M_{1,1}, M_{1,2}, M_{1,P}$  σαν δια-

γράμματα ροθών μήκους άμφι-  
 έρεβτης δομοῦ για  $\chi_1=1$ ,  $\chi_2=1$ .  
 και λόγω συνεχούς φορτίου  $q$  αντί-  
 στοιχα. Στην συνέχεια δέ τὰ δ<sub>11</sub>  
 και δ<sub>12</sub>.

$$\delta_{11} = \frac{1}{EI} \cdot \frac{1}{3} \cdot l \cdot l^2 = \frac{l}{3EI}$$

$$\delta_{22} = \delta_{11} = \frac{l}{3EI}$$

$$\delta_{12} = \frac{1}{EI} \cdot \frac{1}{6} \cdot l \cdot l \cdot l = \frac{l}{6EI}$$

$$\delta_{1P} = \frac{1}{EI} \cdot \frac{1}{3} \cdot l \cdot 19 \frac{l^2}{8} = \frac{9l^3}{24EI}$$

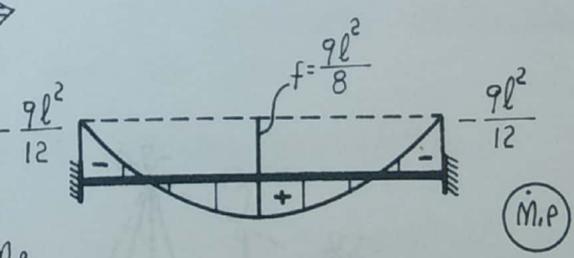
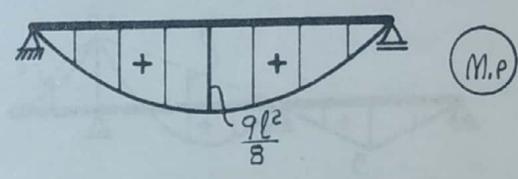
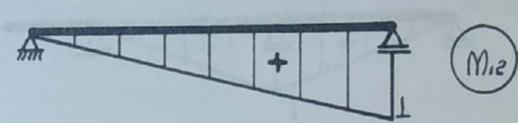
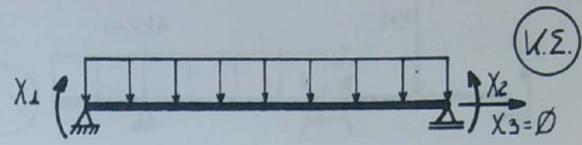
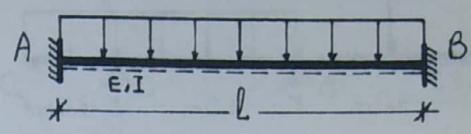
$$\delta_{2P} = \delta_{1P} = \frac{9l^3}{24EI}$$

Έπιλύεται άπολούτως τό σύ-  
 ζστημα :

$$\left. \begin{aligned} \delta_{11}\chi_1 + \delta_{12}\chi_2 + \delta_{1P} &= 0 \\ \delta_{12}\chi_1 + \delta_{22}\chi_2 + \delta_{2P} &= 0 \end{aligned} \right\} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow \boxed{\chi_1 = \chi_2 = -\frac{9l^2}{12}}$$

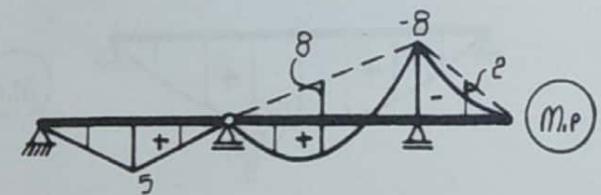
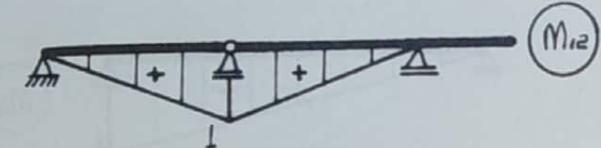
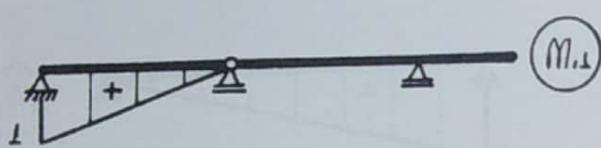
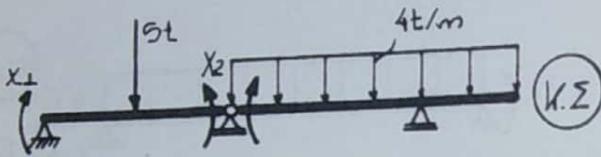
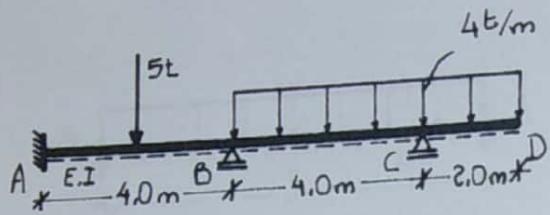
Όπως μέ γνωρίζεις τις  $M_A, M_B$   
 χαράξω εύκολα τό  $M_{1P}$



Σχήμα 9.4

Παράδειγμα 51. Να υπολογιστεί τό διάγραμμα  $M$  του φο-  
 ρέα του 6x.9.5. λόγω της έξωτερικής  
 φόρτισης.

Βαθμός υπερστατικότητας φορέα  $n=2$   
 Επιλέγονται τών υπερρόθιμα μεγέθη τὰ  $M_A: \chi_1$  και  $M_B: \chi_2$   
 Έπιλύεται τό σύριο σύστημα 1) για  $\chi_1=1$ , ω για  $\chi_2=1$ , ω για  
 τήν έξωτερική φορτιση και λαμβάνω αντίστοιχα τό διαγράμματα  $M_{1,1}, M_{1,2}$



υπό M<sub>1,P</sub>.  
 υπολογίζονται επί συνέχειας τα δυνάμει

$$EJ\delta_{11} = \frac{1}{3} \cdot 4 \cdot l^2 = 1,33 \text{ tm}^2 \cdot \text{rad}$$

$$EJ\delta_{12} = \frac{1}{6} \cdot 4 \cdot l \cdot l = 0,67 \text{ tm}^2 \cdot \text{rad}$$

$$EJ\delta_{22} = \frac{1}{3} \cdot 8 \cdot l^2 = 2,67 \text{ tm}^2 \cdot \text{rad}$$

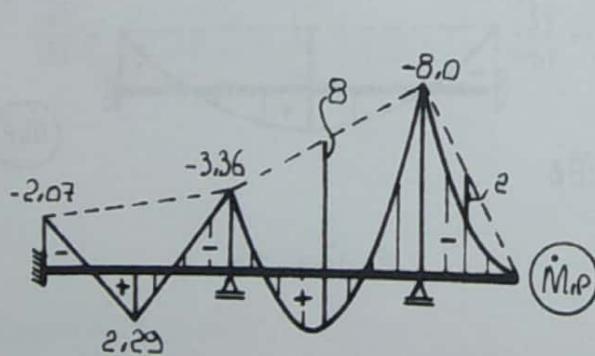
$$EJ\delta_{1,P} = \frac{1}{6} \cdot 4 \cdot l \cdot 5 (1+0,5) = 5 \text{ tm}^2 \cdot \text{rad}$$

$$EJ\delta_{2,P} = \frac{1}{6} \cdot 4 \cdot l \cdot 5 (1+0,5) + \frac{1}{6} \cdot 4 \cdot l \cdot (2 \cdot 8 - 8) = 10,33 \text{ tm}^2 \cdot \text{rad}$$

υπό λύεται το σύστημα:

$$\begin{cases} 1,33 X_1 + 0,67 X_2 + 5 = 0 \\ 0,67 X_1 + 2,67 X_2 + 10,33 = 0 \end{cases} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow \begin{cases} X_1 = -2,07 \text{ tm} \\ X_2 = -3,36 \text{ tm} \end{cases}$$



Απολύτως με τη βοήθεια του τύπου  $\dot{M}_{s,P} = \dot{M}_{s,P} + X_1 \dot{M}_{s,1} + X_2 \dot{M}_{s,2}$  υπολογίζονται οι τιμές της  $\dot{M}_{1,P}$  στα A, B, C υπό παραγωγή δίνεται εύκολα μετά το  $\dot{M}_{1,P}$

$$\dot{M}_{A,P} = 0 + (-2,07) \cdot 1 + (-3,36) \cdot 0 = -2,07 \text{ tm}$$

$$\dot{M}_{B,P} = 0 + (-2,07) \cdot 0 + (-3,36) \cdot 1 = -3,36 \text{ tm}$$

$$\dot{M}_{C,P} = -8 + (-2,07) \cdot 0 + (-3,36) \cdot 0 = -8,0 \text{ tm}$$

Σχήμα 9.5