

Για τον φορέα του σχήματος να υπολογισθεί η βύθιση του σημείου  $i$  για τα παρακάτω αίτια:

α) Εξωτερική φόρτιση

β)  $\Delta t = 30^\circ\text{C}$  στο σύστημα CD και  $t = 20^\circ\text{C}$  στη ράβδο EF

γ) Σφηνά  $\Delta\phi_K = 0,01\text{rad}$  στο σημείο K και διαφορά εναρμολής  $\Delta h = 1\text{cm}$  στο σημείο  $m$

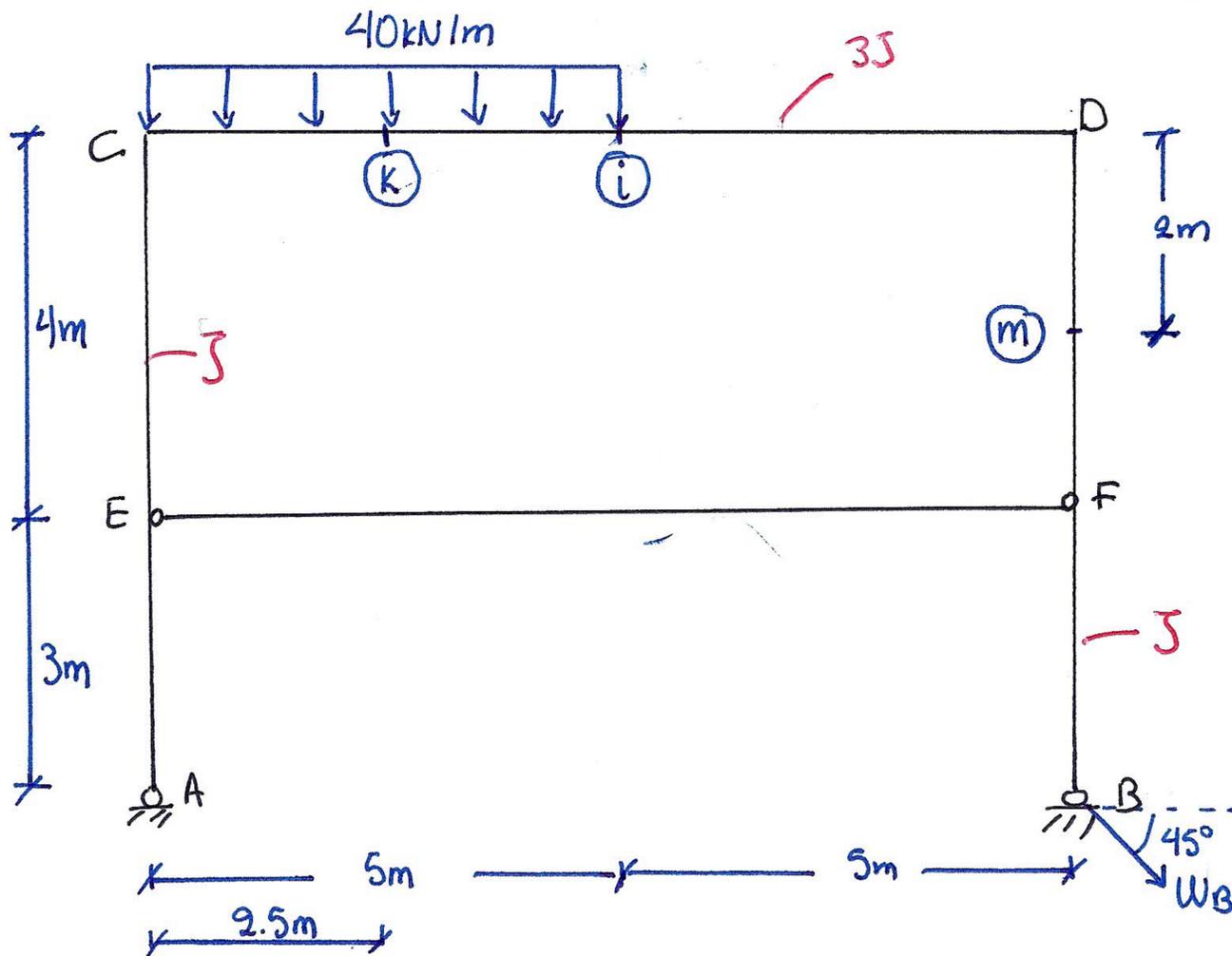
δ) Υποχώρηση στηρίξης στο B κατά  $WB = 2,4\text{cm}$  (όπως φαίνεται στο σχήμα).

Δίνονται:  $EJ = 180 \times 10^3 \text{ kNm}^2$  και  $EA \rightarrow \infty$  (για δοκό και στύλο).

$EA = 283 \times 10^3 \text{ kN}$  (για τη ράβδο)

$h_{CD} = 0,5\text{m}$  (ύψος διατομής στο σύστημα CD)

$\alpha = 10^{-5} \text{ grad}^{-1}$  (συντελεστής θερμικής διαστολής)



Οι δυσκαμπίες είναι ως εξής:

\* Στο CD  $\rightarrow 3EJ$

Στα AC και BD  $\rightarrow EJ$ .

## A' Τρόπος

- ✓ Βοηθητική (μοναδιαία) φόρτιση στον υπερστατικό φορέα
- ✓ Αίτιο στο ισοστατικό κύριο σύστημα.

- (α) εζωστριική φόρτιση
- (β)  $\Delta t$  στο CD και  $t$  στην EF
- (γ)  $\Delta \varphi_k = 0,01 \text{ rad}$  και  $\Delta h_m = 1 \text{ cm}$
- (δ)  $\omega_B = 2,4 \text{ cm}$

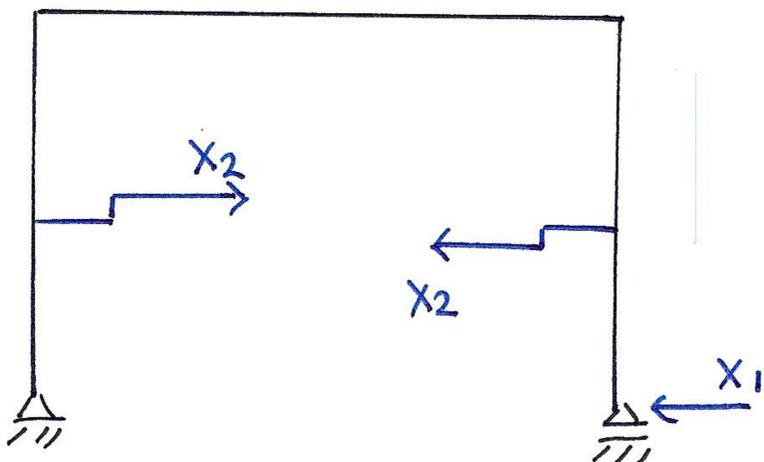
Ο τρόπος αυτός ενδύκνεται για την συμπεριληπτική άσκηση διότι ητάω μετακίνηση στο  $i$  για πολλά αίτια.

Το πλεονέκτημα είναι ότι θα λύσω μόνο μια φορά τον υπερστατικό.

(θα χρειαστεί να υπολογίσω μόνο το  $\dot{M}_{,i} \rightarrow$  Διαγράμμα ροπών υπερστατικού για μοναδιαία φόρτιση στο  $i$ )

### Ισοστατικό κύριο σύστημα.

- Καταλύω τη ραβδό EF (εμφανίζεται η  $X_2 \rightarrow$  διηγή δύναμη)
- Καταλύω την οριζοντια ραβδό στο B, άρα η άρθρωση γίνεται κύλιση.



(a) Εξωτερική φόρτιση

Η Προσμενη μετακίνηση θα προκύψει από τον τύπο:

$$\delta_{i,p} = \int \frac{\dot{M}_{,i} M_{,p}}{EI} ds + \sum \frac{\dot{S}_{r,i} \cdot S_{r,p}}{EA_r} l_r \quad (1)$$

μοναδιαία φορτίη στον υπερστατικό

αίτιο → παραμορφωση στο Ι.Κ.Σ

$\dot{M}_{,i}$  → διαγράμμα ρομών του Υ.Φ. λόγω μοναδιαίου φορτίου στο  $i$

$M_{,p}$  → —||— του Ι.Κ.Σ λόγω εξωτερικής φόρτισης

$\dot{S}_{r,i}$  → τάση ραβδού στον Υ.Φ. λόγω μοναδιαίου φορτίου στο  $i$

$S_{r,p}$  → —||— στο Ι.Κ.Σ λόγω εξωτερικής φόρτισης.

(1) Επίλυση του Υ.Φ. για μοναδιαία φορτίση στο  $i$  →  $\dot{M}_{,i}$

Κατάσταση Α → Ι.Κ.Σ για μοναδιαία φορτίση στο  $i$

Κατάσταση Β → Ι.Κ.Σ για  $x_1=1$

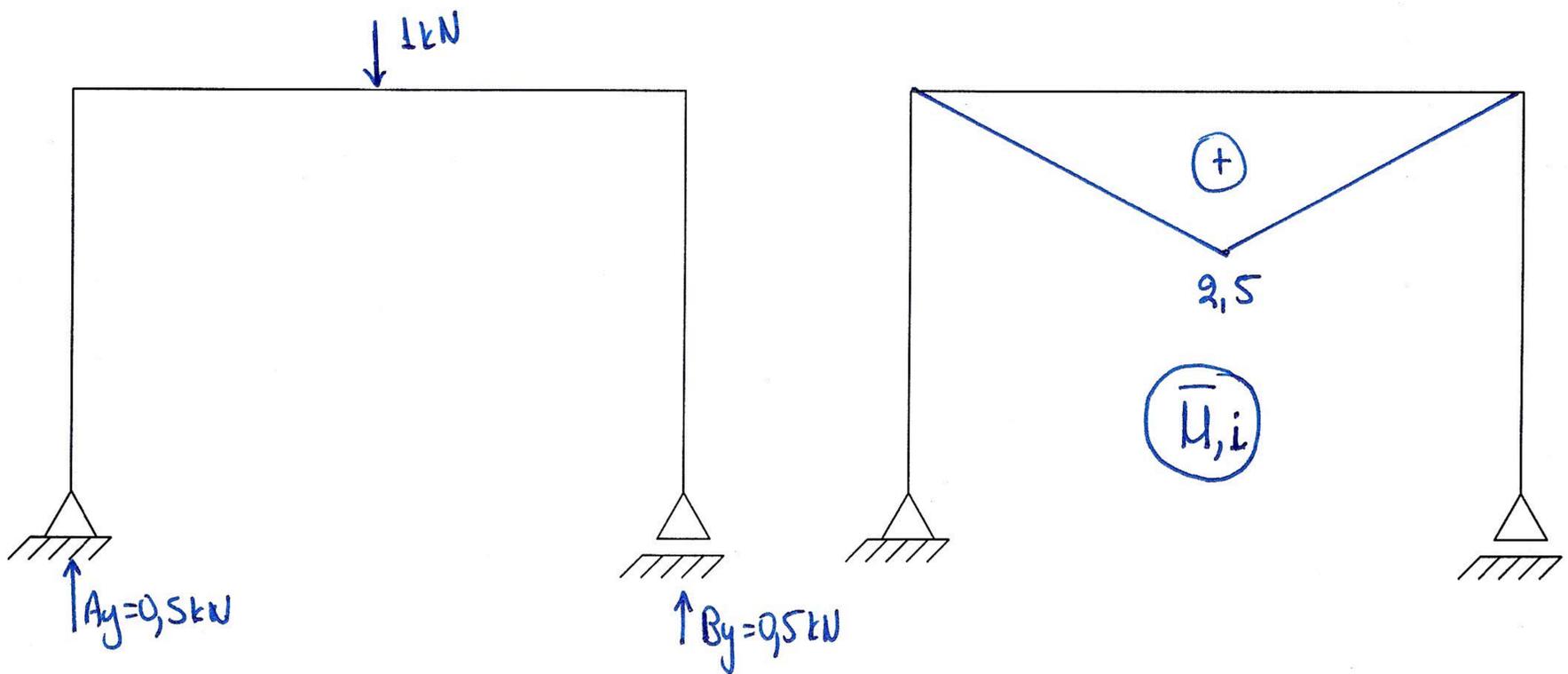
Κατάσταση Γ → Ι.Κ.Σ για  $x_2=1$ .

Εξισώσεις συμβατότητας των μετακινήσεων:

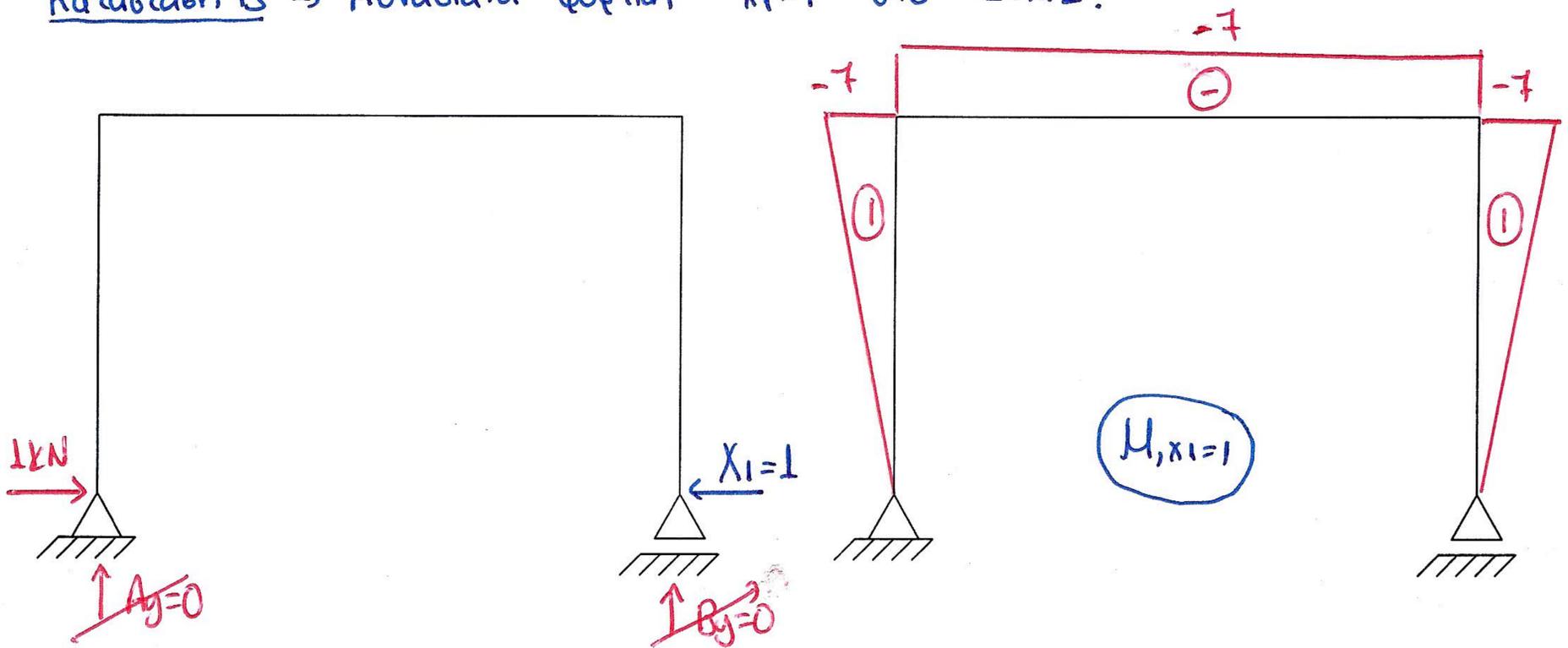
$$\delta_{B,x} = 0 \Rightarrow \delta_{B,i} + \delta_{B,x_1=1} \cdot X_1 + \delta_{B,x_2=1} \cdot X_2 = 0$$

$$\Delta U_{EF} = 0 \Rightarrow \Delta U_{EF,i} + \Delta U_{EF,x_1=1} \cdot X_1 + \Delta U_{EF,x_2=1} \cdot X_2 = 0$$

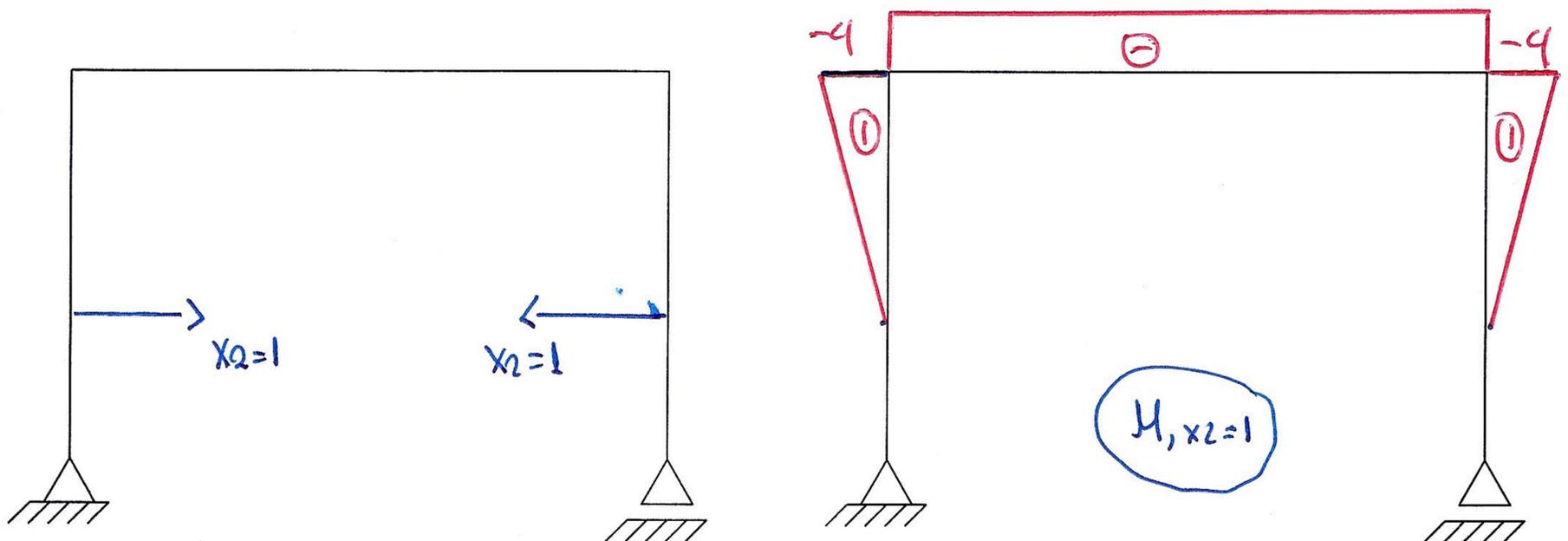
Κατάσταση Α → Μοναδιαία φόρτιση στο  $i$  στο Ι.Κ.Σ.



Κατάσταση Β → Μοναδιαία φόρτιση  $\chi_1=1$  στο Ι.Κ.Σ.



Κατάσταση Γ → Μοναδιαία φόρτιση  $\chi_2=1$  (διστή δύναμη) στο Ι.Κ.Σ.



$A_x = A_y = B_y = \emptyset$

• Κατάσταση Α ("L" στο l) I.K.S.

$$\delta_{B,1} = \int M_{,1} \cdot M_{,x_1=1} \frac{ds}{ES} + \cancel{S_{,1}} \cdot \cancel{S_{,x_1=1}} \cdot \frac{Q_{EF}}{EA} = \frac{2}{ES} \times \left( \frac{1}{2} \times 5 \times 2,5 \times (-7) \right) = - \frac{89,1667}{ES} \text{ m}$$

↓  
εξωτερική φορτίση
↓  
μοναδιαία φορτίση
↓  
0
↓  
0

$$\Delta U_{EF,1} = \int M_{,1} \cdot M_{,x_2=1} \frac{ds}{ES} + S_{,1} \cdot S_{,x_2=1} \cdot \frac{Q_{EF}}{EA} = 2 \times \frac{1}{3ES} \left( \frac{1}{2} \times 5 \times (-4) \times 2,5 \right) = - \frac{16,667}{ES} \text{ m}$$

↓  
0
↓  
0

• Κατάσταση Β (x<sub>1</sub>=1) I.K.S.

$$\delta_{B,x_1=1} = \int M_{,x_1=1} \cdot M_{,x_1=1} \frac{ds}{ES} + \cancel{S_{,x_1=1}} \cdot \cancel{S_{,x_1=1}} \cdot \frac{Q_{EF}}{EA} =$$

↓  
εξωτερική φορτίση
↓  
μοναδιαία φορτίση
↓  
0
↓  
0

$$= \frac{1}{ES} \times 2 \left( \frac{1}{3} \times 7 \times (-7) \times (-7) \right) + \frac{1}{3ES} \times 10 \times (-7) \times (-7) = \frac{392}{ES} \text{ m}$$

$$\delta_{U_{EF,x_1=1}} = \int M_{,x_1=1} \cdot M_{,x_2=1} \frac{ds}{ES} + S_{,x_1=1} \cdot S_{,x_2=1} \cdot \frac{Q_{EF}}{EA} = \delta_{B,x_2=1}$$

↓  
εξωτερική φορτίση
↓  
μοναδιαία φορτίση
↓  
0
↓  
0

(ΔΕΣ ΑΥΤΩΣ ΜΕΤΑ)

• Κατάσταση Γ (x<sub>2</sub>=1) I.K.S.

$$\delta_{B,x_2=1} = \int M_{,x_2=1} \cdot M_{,x_1=1} \frac{ds}{ES} + \cancel{S_{,x_2=1}} \cdot \cancel{S_{,x_1=1}} \cdot \frac{Q_{EF}}{EA} =$$

↓  
εξωτερική φορτίση
↓  
μοναδιαία φορτίση
↓  
1
↓  
0

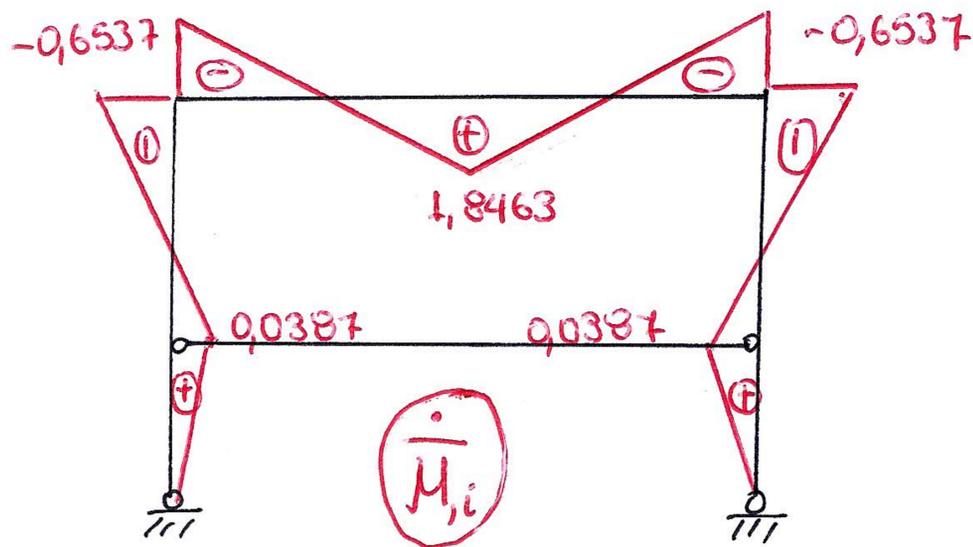
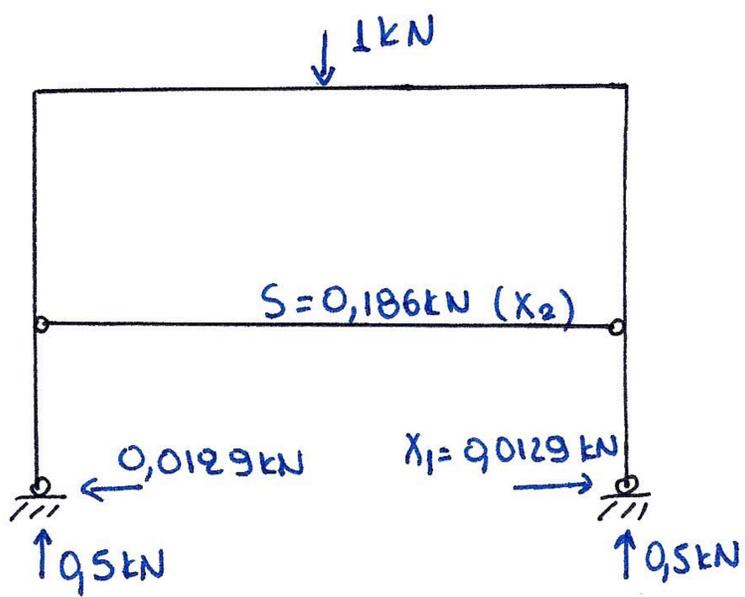
$$= 2 \times \frac{1}{ES} \left( \frac{1}{6} \times 4 \times (-4) \times (-3 + 2 \times (-7)) \right) + \frac{1}{3ES} \times 10 \times (-4) \times (-7) = \frac{184}{ES} \text{ m}$$

$$\Delta U_{EF,x_2=1} = \int M_{,x_2=1} \cdot M_{,x_2=1} \frac{ds}{ES} + \cancel{S_{,x_2=1}} \cdot \cancel{S_{,x_2=1}} \cdot \frac{Q_{EF}}{EA} =$$

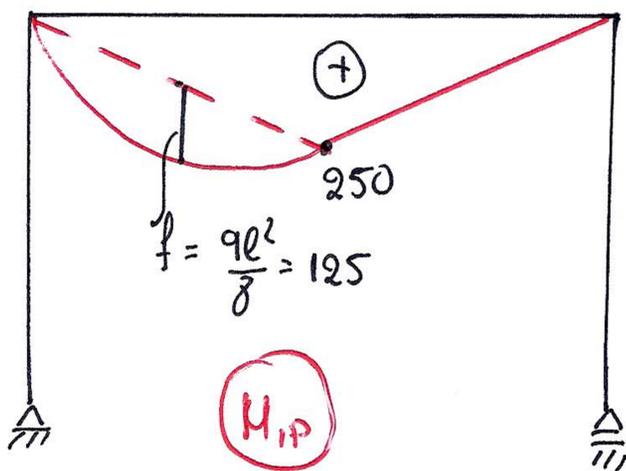
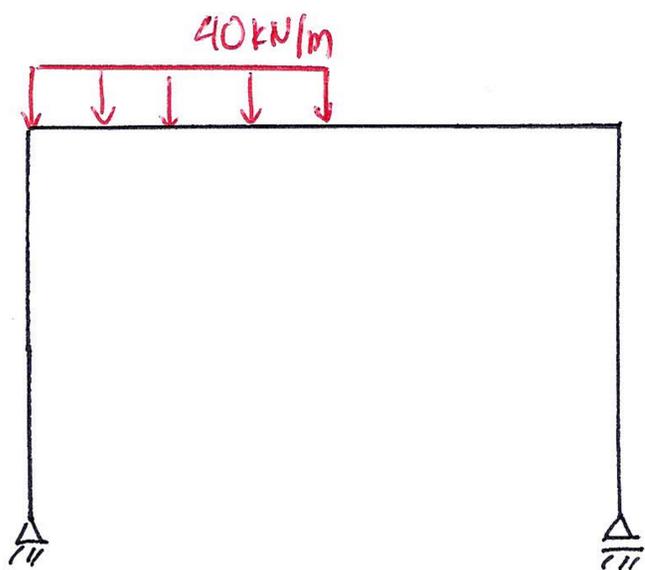
↓  
1
↓  
1

$$= \frac{1}{ES} \times 2 \times \left( \frac{1}{3} \times 4 \times (-4)^2 \right) + \frac{1}{3ES} \times 10 \times (-4) \times (-4) + 1 \times 1 \times \frac{10}{EF} = \frac{102,36}{ES} \text{ m}$$

Το σύστημα των εξισώσεων συμβαίνει: → x<sub>1</sub> = -0,0129 kN  
x<sub>2</sub> = 0,186 kN.



② Επίλυση του Σ.Κ.Σ για την εξωτερική φορτίση →  $M_{i,p}$



③ Υπολογισμός της  $\delta_{i,p}$  από τη σχέση ①

$$\delta_{i,p} = \int \bar{M}_i M_{i,p} \frac{ds}{EI} + \sum \bar{S}_{r,l} S_{r,p} \cdot \frac{lr}{EA}$$

$$= \frac{5}{3EI} \left[ \left( \frac{1}{3} \times (-2,5)(125) + \frac{1}{6} \times (-2,5) \times (250) \right) + \left( \frac{2}{3} \times 1,8463 \times 125 + \frac{1}{2} \times 1,8463 \times 250 \right) + \left( \frac{1}{6} \times (-2,5) \times 250 + \frac{1}{2} \times 1,8463 \times 250 \right) \right] = 2,804 \text{ mm}$$

(β)  $\Delta t = 30^\circ\text{C}$  στο CD και  $t = 20^\circ\text{C}$  στην EF.

$$\delta_{i, (\Delta t + t)} = \int \dot{M}_{,L} \cdot \frac{\alpha \Delta t}{\eta} ds + \dot{S}_{r,i} \cdot \alpha t \cdot l_{EF} =$$

μοναδιαία φέρτη στον Υ.Φ.

αίτιο  $\rightarrow$  παραμόρφση στο Ι.Κ.Σ

(το έχω βρει)

$$= \frac{\alpha \Delta t}{\eta_{CO}} \int \dot{M}_{,i} + \dot{S}_{r,i} \cdot \alpha t \cdot l_{EF} = \frac{10^{-5} \times 30,9}{95} \times 2 \times \left( \frac{1}{2} \times (1,3074) \times (-0,6537) + \frac{1}{2} (5 - 1,3074) \times 1,8463 \right) + 0,186 \times 10^{-5} \times 20 \times 10 = 3,949 \text{ mm}$$

(μιαδο' διαρρίμματος ροών)

(γ)  $\Delta \phi_k = 0,01 \text{ rad}$  και  $\Delta h = 1 \text{ cm}$

$$\delta_{L, \Delta \phi + \Delta h} = \dot{M}_{k,L} \cdot \Delta \phi_k + \dot{Q}_{m,i} \Delta h_m$$

τιμή ροής Υ.Φ. στο κ

τιμή τεμνάει Υ.Φ. στο m

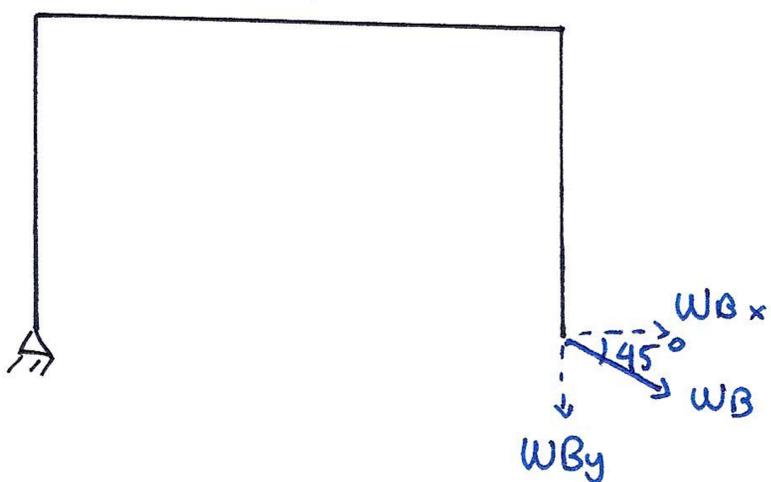
έχω βρει:  $\dot{M}_{k,i} = 0,5963$  (συμμετρία στο  $\dot{M}_{,i}$ )

και  $\dot{Q}_{m,i} = \frac{\dot{M}^s - \dot{M}^a}{l_{DF}} = \frac{0,0387 + 0,06537}{4} = 0,1731 \text{ kN}$

αρα  $\delta_{L, \Delta \phi + \Delta h} = 0,5963 \times 0,01 + 0,1731 \times 0,01 = 7,694 \text{ mm}$ .

(δ)  $w_B = 2,4 \text{ cm}$

$$\delta_{i,w} = \dot{R}_{\theta x,i} \cdot w_{Bx} + \dot{R}_{\theta y,i} \cdot w_{By} = -0,129 \times 1,6971 \times 10^{-2} + 0,5 \times 1,6971 \times 10^{-2} = 8,266 \text{ mm}$$



$\dot{R}_{\theta x,i}, \dot{R}_{\theta y,i} \rightarrow$  αντιδράσεις  $B_x$  και  $B_y$  λόγω μοναδιαίας φέρτης στον Υ.Φ.

$w_{By}, w_{Bx} \rightarrow$  συνιστώσες της  $w_B$  κατά x, y λόγω της υποχώρησης στο Ι.Κ.Σ.

$$(w_{Bx} = w_{By} = \frac{\sqrt{2}}{2} \cdot w_B = 1,6971 \text{ cm})$$

Β' τρόπος

✓ Βοηθητική φορτίση στο Ι.Κ.Σ

✓ Αίτιο στον Υ.Φ.

$$(a) \delta_{4p} = \int \overline{M}_{,i} \cdot \dot{M}_{,p} \frac{ds}{EJ} + \sum \overline{S}_{r,i} \cdot \dot{S}_{,p} \frac{lr}{EF}$$

μοναδιαία  
φορτίση στο  
Ι.Κ.Σ

αίτιο  $\rightarrow$  παραμορφωση  
στον Υ.Φ.

① Επίλυση του Υ.Φ λόγω εξωτερικής φορτίσης  $\rightarrow \dot{M}_{,p}$

Κατάσταση Α  $\rightarrow$  Ι.Κ.Σ με εξωτερική φορτίση

Κατάσταση Β  $\rightarrow$  Ι.Κ.Σ για  $x_1=1$  (ομοία με Α' τρόπο)  $\rightarrow \delta_{B,x_1=1} = 392/EJ$

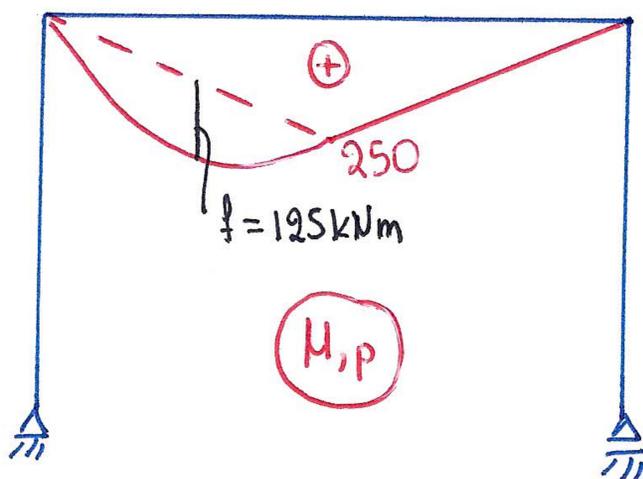
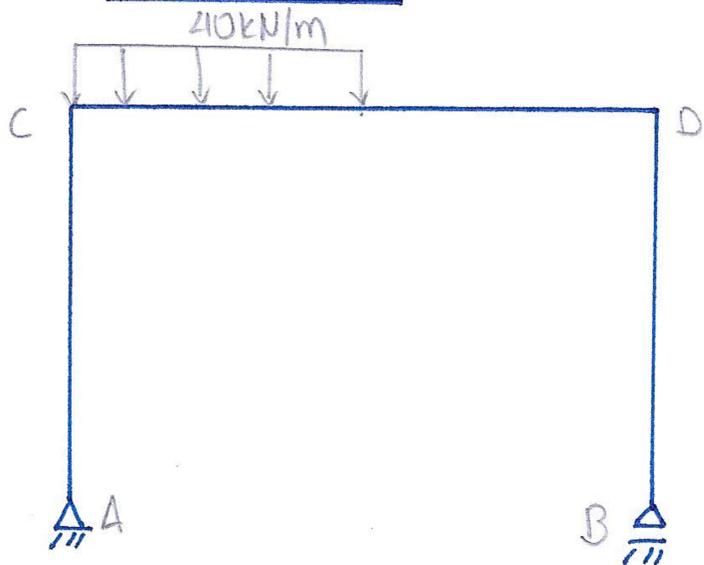
Κατάσταση Γ  $\rightarrow$  Ι.Κ.Σ για  $x_2=1$  ( - " - )  $\rightarrow \Delta U_{EF,x_1=1} = 184/EJ$

Εξισώσεις συμβιβασμού των μετακινήσεων

$$\begin{cases} \delta_{B,x} = 0 \Rightarrow \delta_{B,p} + \delta_{B,x_1=1} \cdot X_1 + \delta_{B,x_2=1} \cdot X_2 = 0 \\ \Delta U_{EF} = 0 \Rightarrow \Delta U_{EF,p} + \Delta U_{EF,x_1=1} \cdot X_1 + \Delta U_{EF,x_2=1} \cdot X_2 = 0 \end{cases}$$

Άρα, πρέπει να υπολογίσω τα  $\delta_{B,p}$  και  $\Delta U_{EF,p}$  και να ζαναλύνω το σύστημα.

Κατάσταση Α.



$$\delta_{B,p} = \int M_{,p} \cdot M_{,x_1=1} \frac{ds}{EJ} + S_{,p} \cdot S_{,x_1=1} \frac{\rho_{EF}}{EA} =$$

$\downarrow$   $\downarrow$   
 εφωτηρινη φορτιση    μοναδιαια φορτιση

$$= \frac{1}{3EJ} \left[ \left( \begin{array}{c} \text{Triangular load diagram} \\ \text{Parabolic load diagram} \end{array} \right) \times \left( \begin{array}{c} \text{Virtual load diagram} \\ \text{Virtual load diagram} \end{array} \right) + \left( \begin{array}{c} \text{Virtual load diagram} \\ \text{Virtual load diagram} \end{array} \right) \right] =$$

$$= \frac{5}{3EJ} \left[ \left( \frac{1}{2} \times 250 \times (-7) + \frac{2}{3} \times 125 \times (-7) \right) + \left( \frac{1}{2} \times 250 \times (-7) \right) \right] = \frac{5}{3EJ} (875 + 583,33 + 875) =$$

$$= -\frac{3888,89}{EJ} \text{ m}$$

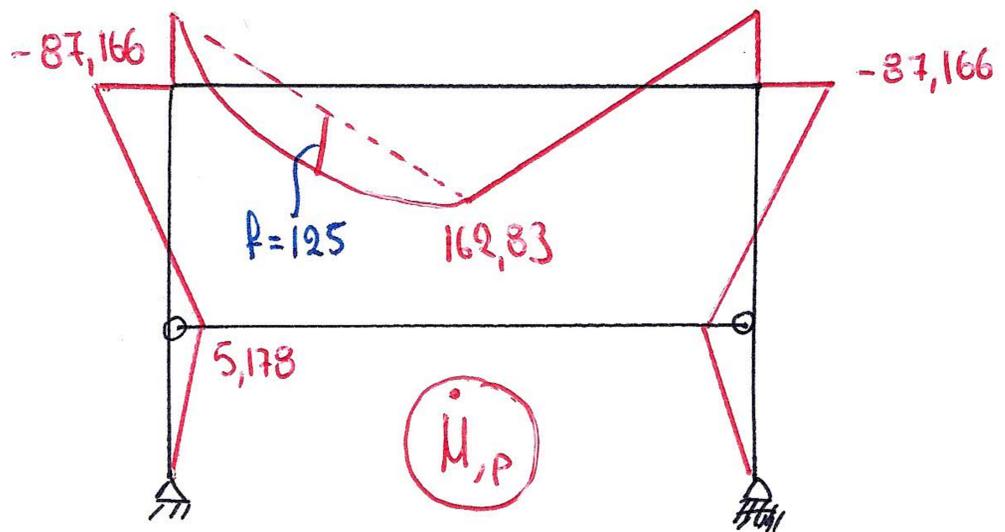
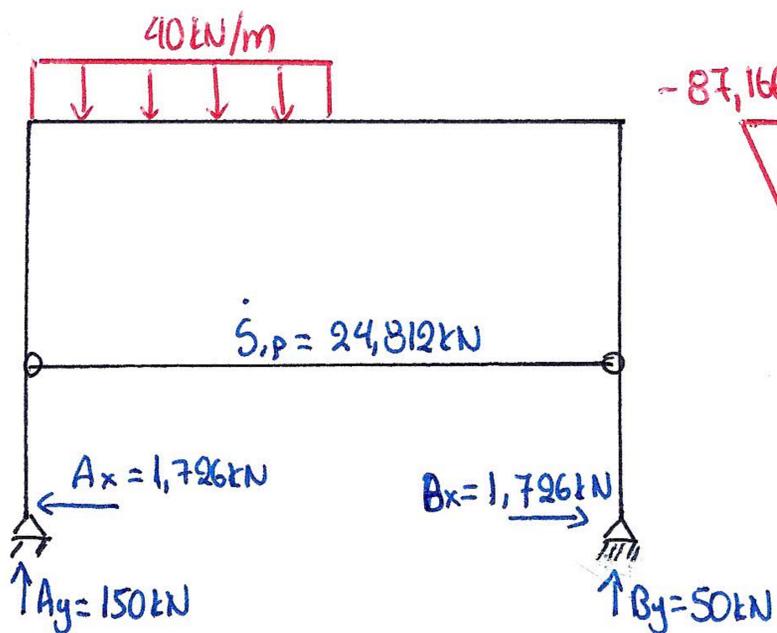
$$\Delta_{U_{EF,p}} = \int M_{,p} \cdot M_{,x_2=1} \frac{ds}{EJ} + S_{,p} \cdot S_{,x_2=1} \cdot \frac{\rho_{EF}}{EA} =$$

$\downarrow$   $\downarrow$   
 εφωτηρινη φορτιση    μοναδιαια φορτιση

$$= \frac{5}{3EJ} \left[ \frac{1}{2} \times 250 \times (-4) + \frac{2}{3} \times 125 \times (-4) + \frac{1}{2} \times 250 \times (-4) \right] = -\frac{2222,22}{EJ} \text{ m}$$

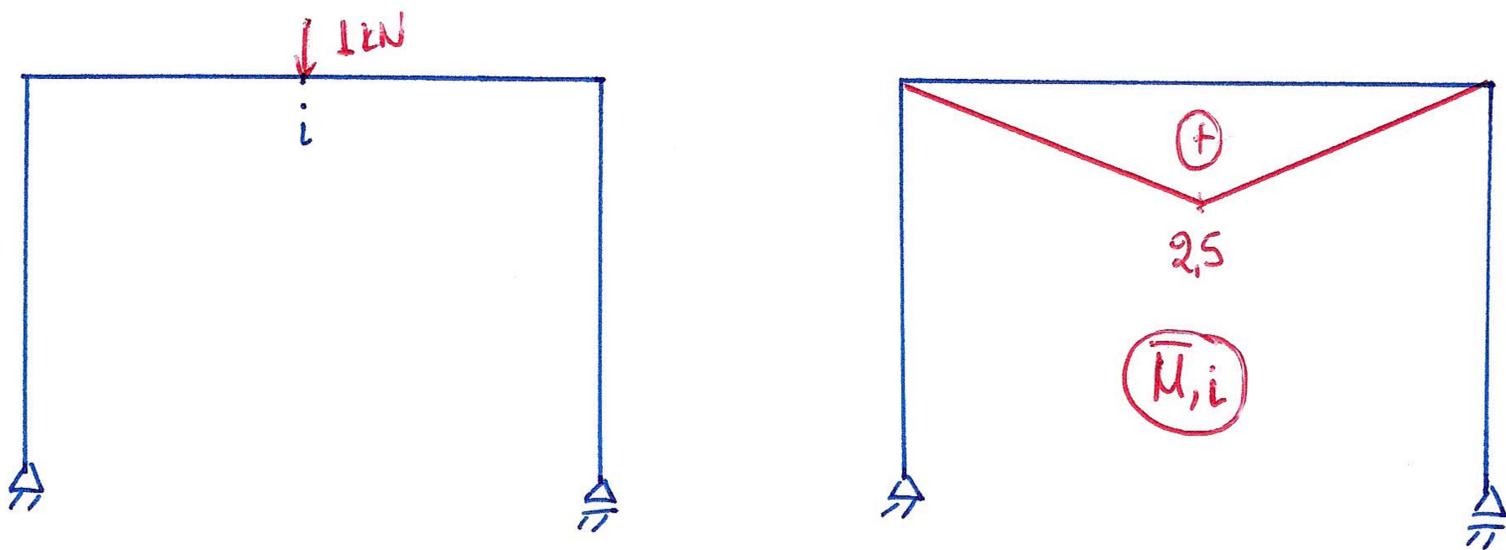
Επιλυσιμος το συστημα των εφισωσεων συμβιβαστου:

$$\begin{cases} \frac{392}{EJ} \cdot X_1 + \frac{184}{EJ} \cdot X_2 - \frac{3888,89}{EJ} = 0 \\ \frac{184}{EJ} \cdot X_1 + \frac{102,36}{EJ} \cdot X_2 - \frac{2222,22}{EJ} = 0 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} X_1 = -1,726 \text{ kN} \\ X_2 = 24,812 \text{ kN} \end{cases}$$



② Επίλυση του Ι.Κ.Σ για μοναδιαία φορτίση στο  $i$ .

↳ όμοια με κατεύθυνση  $A$  στα (α) τμήματα του 1ου τρόπου.



③ Υπολογισμός της  $\delta_{i,p}$

$$\begin{aligned} \delta_{i,p} &= \int \bar{M}_i \cdot \dot{M}_p \frac{ds}{ES} + \bar{S}_{i,p} \frac{l_{EF}}{EA} = \\ &= \frac{1}{3ES} \left[ \left( \begin{array}{c} \text{Triangular diagram with values } -87,166 \text{ and } 162,83 \\ \text{Parabolic diagram with value } 125 \end{array} \right) \times \left( \begin{array}{c} \text{Triangular diagram with value } 2,5 \end{array} \right) + \left( \begin{array}{c} \text{Triangular diagram with value } -87,166 \\ \text{Triangular diagram with value } 2,5 \end{array} \right) \right] = \\ &= \frac{5}{3ES} \left[ \frac{1}{6} \times (-87,166 + 2 \times 162,83) \times 2,5 + \frac{1}{3} \times 125 \times 2,5 + \frac{1}{6} \times (-87,166 + 2 \cdot 162,83) \times 2,5 \right] = \\ &= \frac{5}{3ES} (198,745 + 104,167) = \frac{504,853}{ES} = 2,804 \text{ mm} \checkmark \end{aligned}$$

(B) Ο υπολογισμός της μετακίνησης βασίζεται στη σχέση:

$$\delta_{i,\Delta t,t} = \int \bar{M}_i \left( \frac{\alpha \Delta t}{n} + \frac{\dot{M}_i \Delta t}{ES} \right) ds + \bar{S}_{r,t} \left( \alpha t + \frac{\dot{S}_{r,t}}{EA} \right) l_{EF} \quad (2)$$

βοηθητική φορτίση στο ΙΚΣ (το έχω βρει)  $\swarrow$   
 παραμόρφωση λόγω αιτίου στον Υ.Φ.  $\downarrow$

Επομένως πρέπει να υπολογίσω στο  $\dot{M}_i \Delta t$

① Έυρση του  $\dot{M}_{\Delta t+t}$

Κατασταση Α  $\rightarrow$  Ι.Κ.Σ με  $\Delta t$  στο CD και  $t$  στην EF

Κατασταση Β  $\rightarrow$  ομοίως με (α) ερώτημα,  $x_1=1$

- II - Γ  $\rightarrow$  ομοίως με (α) ερώτημα,  $x_2=1$

Έξισώσεις συμβιβασμού των μετακινήσεων:

$$\delta B_x = 0 \Rightarrow \delta B_{\Delta t+t} + \overset{392/ΕΣ}{\delta B_{x_1=1}} \cdot X_1 + \overset{184/ΕΣ}{\delta B_{x_2=1}} \cdot X_2 = 0$$

$$\Delta U_{EF} = 0 \Rightarrow \Delta U_{EF, \Delta t+t} + \underset{\downarrow}{\underset{184}{ΕΣ}} \Delta U_{EF, x_1=1} \cdot X_1 + \underset{\downarrow}{\underset{102,36}{ΕΣ}} \Delta U_{EF, x_2=1} \cdot X_2 = 0$$

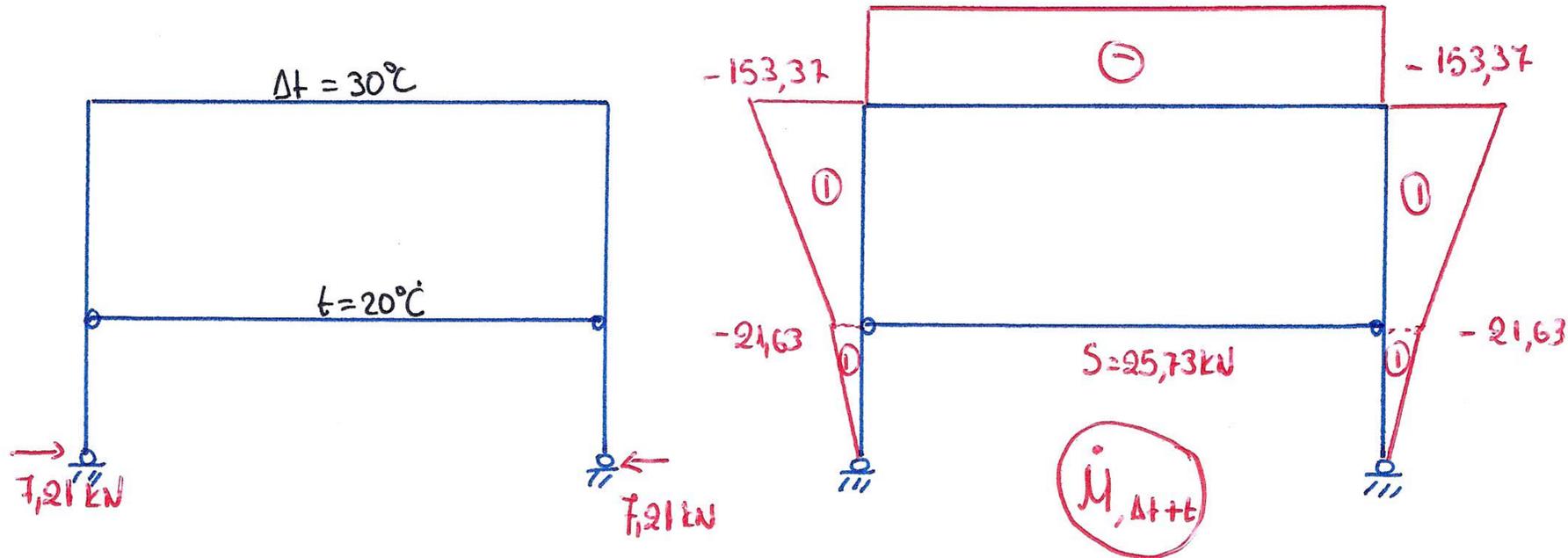
Υπολογισμός των  $\delta B_{\Delta t+t}$  και  $\Delta U_{EF, \Delta t+t}$  στο Ι.Κ.Σ.

$$\begin{aligned} \delta B_{\Delta t+t} &= \int M_{x_1=1} \cdot \frac{a \Delta t}{h} ds + \underset{\downarrow}{\underset{0}{S_{x_1=1}}} \cdot a \cdot l_{EF} \cdot t = \\ &= \frac{a \cdot \Delta t}{h} \int M_{x_1=1} ds = \frac{10^{-5} \cdot 30}{0,5} \times (-7) \times 10 = -0,042m \\ &\quad \hookrightarrow \text{εμβαδο του } M_{x_1=1} \text{ στο CD} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \Delta U_{EF, \Delta t+t} &= \int M_{x_2=1} \cdot \frac{a \Delta t}{h} ds + S_{x_2=1} \cdot a \cdot l_{EF} \cdot t = \\ &= \frac{10^{-5} \cdot 30}{0,5} \times (-4) \times 10 + 1 \times 10^{-5} \times 10 \times 20 = -0,022m \end{aligned}$$

Έξισώσεις συμβιβασμού μετακινήσεων:

$$\left. \begin{aligned} \frac{392}{ΕΣ} X_1 + \frac{184}{ΕΣ} X_2 &= 0,042 \\ \frac{184}{ΕΣ} X_1 + \frac{102,36}{ΕΣ} X_2 &= 0,022 \end{aligned} \right\} \begin{aligned} X_1 &= 7,21 \text{ kN} \\ X_2 &= 25,73 \text{ kN} \end{aligned}$$



② Έκφραση του  $\bar{M}_{,i}$  → έχει βρεθεί στο ερώτημα (α).

③ Υπολογισμός της  $\dot{\delta}_{i, \Delta t+t}$  → από έκφραση ②

$$\begin{aligned} \dot{\delta}_{i, \Delta t+t} &= \int \bar{M}_{,i} \left( \frac{\alpha \Delta t}{h} + \frac{\dot{M}_{, \Delta t+t}}{ES} \right) ds + \bar{S}_{r,i} \left( \alpha t + \frac{\dot{S}_{r, t+\Delta t}}{EA} \right) l_{TF} = \\ &= \frac{\alpha \Delta t}{h} \int \bar{M}_{,i} ds + \int \bar{M}_{,i} \cdot \frac{\dot{M}_{, \Delta t+t}}{ES} ds = 6 \times 10^{-4} \left( \frac{1}{2} \times 2 \times 2,5 \times 5 \right) + \\ &+ \frac{1}{3ES} \times 5 \times 2 \times \left( \frac{1}{2} \times 2,5 \times (-153,37) \right) = 0,0075 - 3,55 \times 10^{-3} = 3,95 \text{ mm} \checkmark \end{aligned}$$

(δ) Η ζητούμενη μετακίνηση θα υπολογιστεί από τη έκφραση:

$$\dot{\delta}_{i, \Delta \varphi + \Delta h} = \int \bar{M}_{,i} \cdot \frac{\dot{M}_{, \Delta \varphi + \Delta h}}{ES} ds + \bar{M}_{k,i} \Delta \varphi_k + \bar{\varphi}_{m,i} \Delta h_m \quad (3)$$

μοναδικία στο Ι.Κ.Σ.
παραμόρφωση στον Χ.Φ.
ροπή στο Κ λόγω "1" στο Ι.Κ.Σ.
σημνοεία στο m λόγω "1" στο Ι.Κ.Σ.

Άρα πρέπει να βρεθεί το  $\dot{M}_{, \Delta \varphi + \Delta h}$ .

① Κατασταση A → Ι.Κ.Σ με Δφκ και Δhm.

Κατασταση Β, Γ → γνωστές στο προηγούμενο ερώτημα.

Εξισώσεις συμβιβασμού των μετακινήσεων.

$$\begin{cases} \delta_{B, \Delta\phi + \Delta h} + \frac{392}{EJ} X_1 + \frac{184}{EJ} X_2 = 0 \\ \Delta U_{EF, \Delta\phi + \Delta h} + \frac{184}{EJ} X_1 + \frac{102,36}{EJ} X_2 = 0 \end{cases}$$

Υπολογισμός των  $\delta_{B, \Delta\phi + \Delta h}$  και  $\Delta U_{EF, \Delta\phi + \Delta h}$  στο Ι.Κ.Σ  
(Επιβάλλω τα Δφκ και Δhm στο Ι.Κ.Σ).

$$\delta_{B, \Delta\phi + \Delta h} = \overline{M}_{k, x_1=1} \cdot \Delta\phi_k + \overline{Q}_{m, x_1=1} \cdot \Delta h_m =$$

ροπή στο k για μοναδιαίο φορτίο στο Β (δηλ.  $x_1=1$ )

↓  
τέμνουσα στο m για μοναδιαίο φορτίο στο Β (δηλ.  $x_1=1$ ).

(Ο όρος των ραβδων θα υπάρχει μόνο εάν είναι είναι κάποιος σε μια ραβδό).

$$= -7 \times 0,01 + \frac{(M_{B, x_1=1} - M_{D, x_1=1})}{L_{BD}} \times 0,01 = -0,07 + 0,01 = -0,06 \text{ m}$$

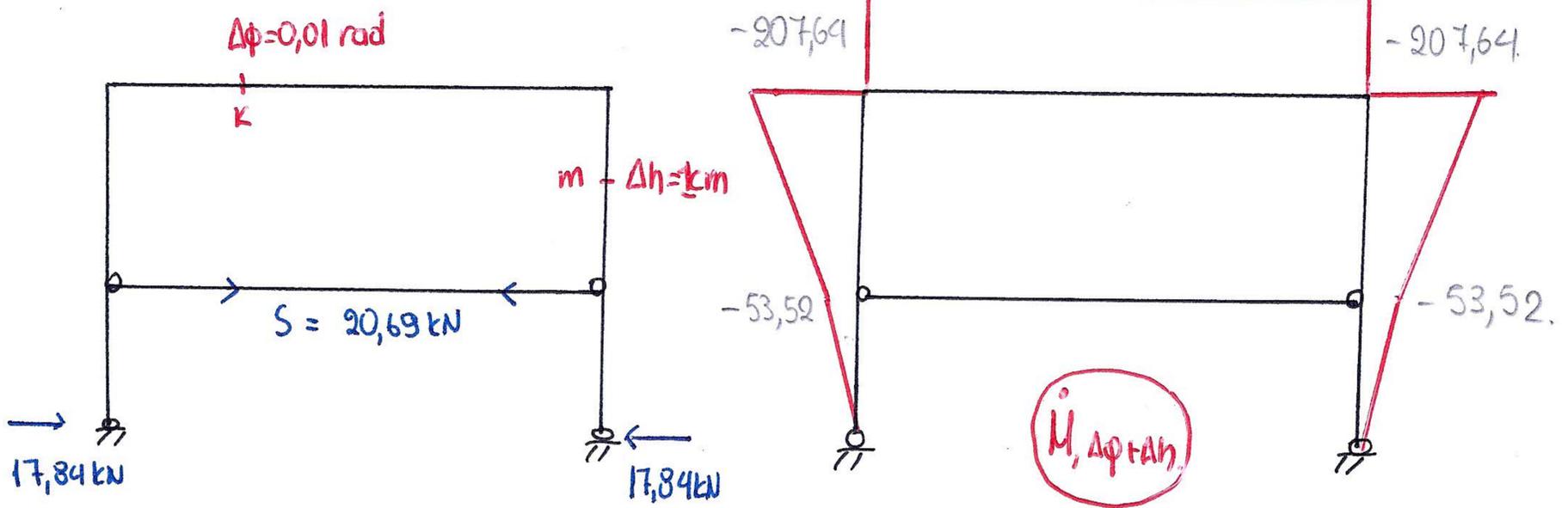
$$\Delta U_{EF, \Delta\phi + \Delta h} = \overline{M}_{k, x_2=1} \cdot \Delta\phi_k + \overline{Q}_{m, x_2=1} \cdot \Delta h_m =$$

$$= -4 \times 0,01 + \frac{0 - (-4) \times 0,01}{4} = -0,04 + 0,01 = -0,03 \text{ m}$$

Από την επίλυση του συστήματος:

$$X_1 = 17,84 \text{ kN}$$

$$X_2 = 20,69 \text{ kN}$$



(2) Υπολογισμός των  $\bar{M}_{,i}$  του Ι.Κ.Σ  $\rightarrow$  έγινε σε προηγούμενο ερώτημα (α).

(3)  $\delta_{L, \Delta\phi + \Delta h} = \int \bar{M}_{,i} \cdot \frac{\dot{M}_{, \Delta\phi + \Delta h}}{ES} ds + \bar{M}_{k,i} \Delta\phi_k + \bar{Q}_{m,i} \cdot \Delta h_m =$

$$= \frac{1}{3ES} \times 2 \times 5 \times \frac{1}{2} \times (-207,64) \times 2,5 + 4,25 \cdot 0,01 = -4,806 \times 10^{-3} + 0,0125 = 7,694 \text{ mm} \checkmark$$

(5)  $\delta_{L,w} = \int \bar{M}_{,i} \frac{\dot{M}_{,w}}{ES} ds - (\bar{R}_{Bx,i} w_{Bx} + \bar{R}_{By,i} w_{By})$

Διάγραμμα  $M$  λόγω μετακίνησης στο  $i$ , στο Ι.Κ.Σ

Διάγραμμα ροπών  $Y.F.$  λόγω υποκλιτικής στήριξης

$B_x$  λόγω "1" στο Ι.Κ.Σ

Υποκλιτική στήριξη στον  $Y.F.$

Άρα πρέπει να υπολογισθεί το  $\dot{M}_{,w}$ .

(1) Κατάσταση Α  $\rightarrow$  υποκλιτική στήριξη στο Ι.Κ.Σ.

Κατάσταση Β, Γ  $\rightarrow$   $\chi_1 = 1, \chi_2 = 1$  (όπως προηγούμενα ερωτήματα)

Σύστημα εφιστάτων συμβιβαστων:

$$\begin{cases} \delta_{B,w} + \frac{392}{ES} \chi_1 + \frac{184}{ES} \chi_2 = 0 \\ \Delta U_{EF,w} + \frac{184 \chi_1}{ES} + \frac{102,36 \chi_2}{ES} = 0 \end{cases}$$

Υπολογισμός των  $\delta_{B,w}$  και  $\Delta U_{eff,w}$  στο Ι.Κ.Σ

$$\delta_{B,w} = \bar{R}_{Bx, x_1=1} \cdot w_{Bx} + \bar{R}_{By, x_1=1} \cdot w_{By} = + 1 \times 1,6971 \times 10^{-2} = + 1,6971 \times 10^{-2} \text{ m}$$

αντίδραση  $B_x$  στο Ι.Κ.Σ  
για μοναδιαία φορτίση  
στο Β (δηλ.  $x_1=1$ )

0

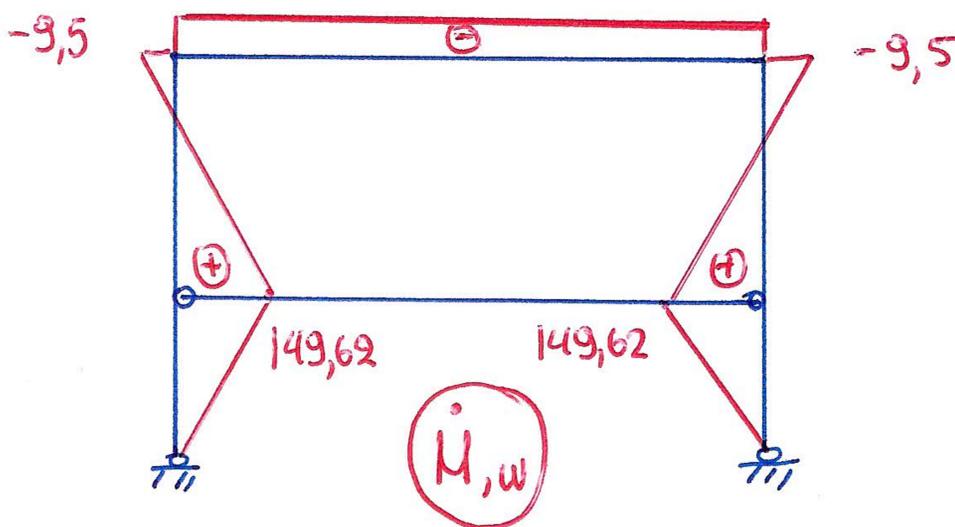
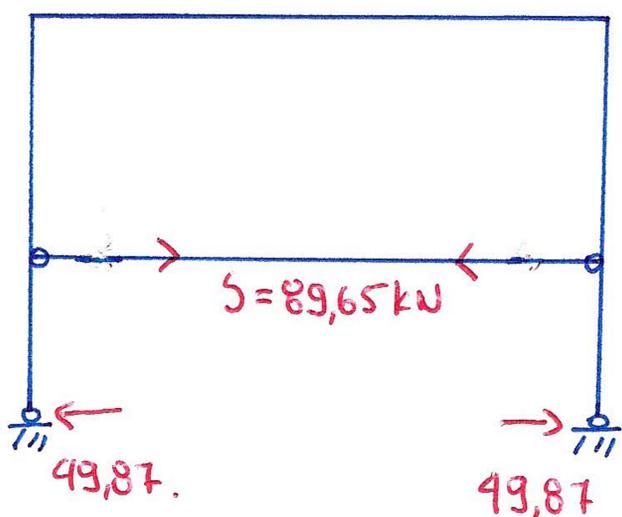
η  $\bar{R}_{Bx}$  και η  $w_{Bx}$   
έχουν αντίθετη φορά

$$\Delta U_{eff,w} = \bar{R}_{Bx, x_2=1} \cdot w_{Bx} + \bar{R}_{By, x_2=1} \cdot w_{By} = 0 + 0 = 0$$

αντίδραση  $B_x$  στο Ι.Κ.Σ  
για μοναδιαία φορτίση  
 $x_2=1$

Από το σύστημα των εξισώσεων συμβιβαστού

$$\begin{cases} x_1 = -49,87 \text{ kN} \\ x_2 = 89,65 \text{ kN} \end{cases}$$



②  $\bar{M}_{,i}$  Ι.Κ.Σ → έχει υπολογισθεί.

$$\delta_{L,w} = \int \bar{M}_{,i} \frac{\dot{M}_{,w}}{EI} ds + (\bar{R}_{Bx, i} w_{Bx} + \bar{R}_{By, i} w_{By}) =$$

έχουν αντίθετη  
φορά.

$$= \frac{1}{3EI} \times 2 \times 5 \times \frac{1}{2} \times (-9,5) \times 2,5 + 0,5 \times 1,6971 \times 10^{-2} = -2,1991 \times 10^{-4} + 0,008486 =$$

$$= -8,266 \text{ mm} \checkmark$$