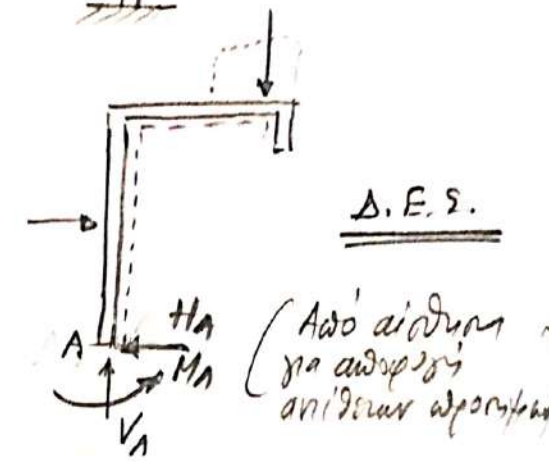
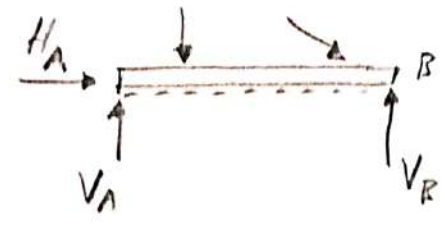
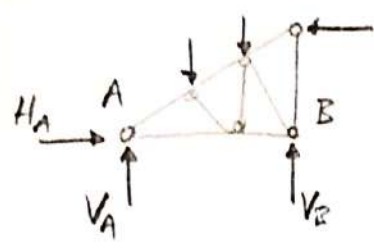
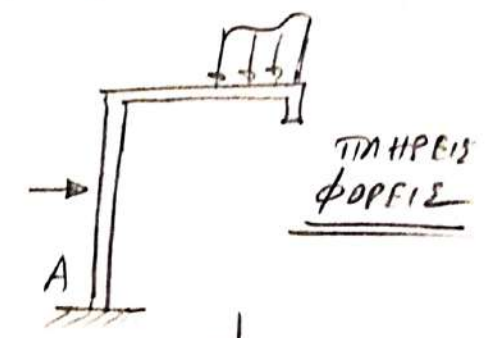
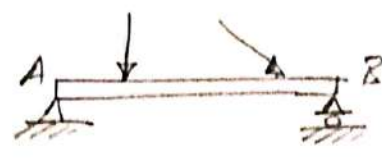
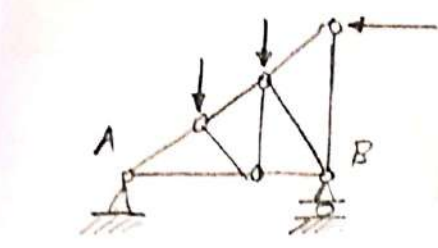
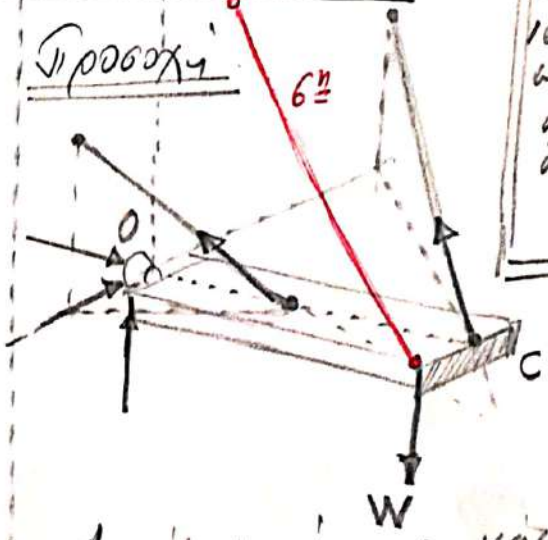
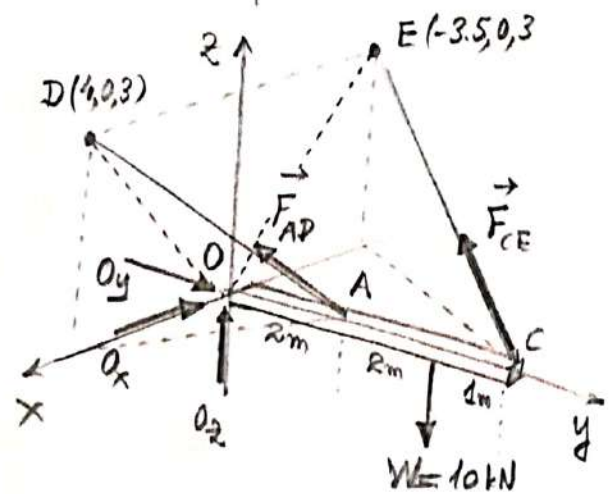


ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΕΛΕΥΘΕΡΟΥ ΣΩΜΑΤΟΣ (ΔΕΣ)

Για τη μελέτη της ισορροχίας βρετού σώματος, ακολουθείται η κατασκευή του ΔΕΣ:



ΕΦΑΡΜΟΓΗ: ΙΣΟΡΡΟΠΙΑ ΣΤΟΝ ΧΩΡΟ (Παράδειγμα 5, σελ. 112, Γεωμετρίας-Στάσης). Ζητούμενα οι F_{AD} , F_{CE} .



Από ισορροπία ισορροπία και ως προς τις DE και OD, δηλ. $M_{OE} = M_{OD} = 0$.
Από ελί F_{AD}, F_{CE}

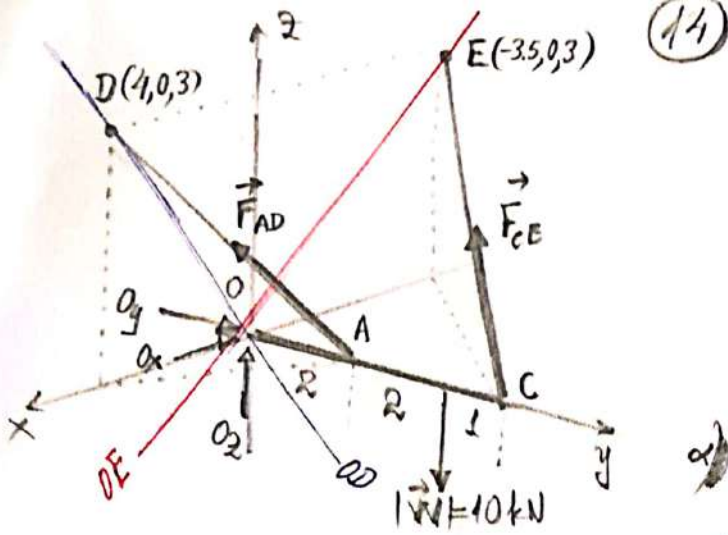
Σημείωση!

Στερεός φορέας/δοκός στο χώρο, κανονικά 6 βεβημίες ράβδου ως δια τέρματα από μια ευθεία στο χώρο.

Εδώ 5, γιατί όχι W_y . και τέρματα, όπως από την OC-ευθεία, αλλά από W_y φορέας όχι W_y .

Αρα καθολική ισορροπία. (Παραβολή - W_y δύναμη W_y από OC-ευθεία, ορα W_y ισορροπία $W_y = 0$).

Αν όμως είχαμε και τέρτα, τότε λόγω αμοιβαίων στροφών W_y OC-ευθείας, θα κρημαζόταν και η 6η βεβημική ράβδος-καλώδιο, που καταρρέει δια τέρματα από την OC-ευθεία, για την καθολική ισορροπία του φορέα.



(14)
Δεδομένας τῆς ἰσορροπίας τῆς
δυναμικῆς, οἱ πόδες τοῦς ἔως ἔπος
οἰοῦνται ἀνεξάρτητ' ἢ ἀξονα, ἀπὸ τῆς
τῶν ἐπιπέδων.

α) Ὡς ἔπος ἀξονα OE, πόδες ἔπος τῆς
 μῆκος ἢ \vec{W} καὶ ἢ \vec{F}_{AD} :

$$\vec{W} = -10\vec{k}, \quad \vec{F}_{AD} = F_{AD} \vec{e}_{AD}, \quad \vec{e}_{AD} = \frac{\vec{AD}}{|\vec{AD}|} = 0.74\vec{i} - 0.37\vec{j} + 0.557\vec{k}$$

$$\vec{AD} = 4\vec{i} - 2\vec{j} + 3\vec{k}, \quad |\vec{AD}| = \sqrt{4^2 + 2^2 + 3^2} = 5.385$$

$$\vec{F}_{AD} = F_{AD} (0.74\vec{i} - 0.37\vec{j} + 0.557\vec{k})$$

$$\vec{M}_O^{F_{AD}, W} \stackrel{\text{ἀποκλίμακα ἢ } \vec{F}_{CE}}{=} 2\vec{j} \times F_{AD} (0.74\vec{i} - 0.37\vec{j} + 0.557\vec{k}) + 4\vec{j} \times (-10\vec{k}) =$$

$$= F_{AD} (1.114\vec{i} - 1.48\vec{k}) - 40\vec{i} = (1.114F_{AD} - 40)\vec{i} - 1.48F_{AD}\vec{k}$$

$$\vec{e}_{OE} = \frac{\vec{OE}}{|\vec{OE}|}, \quad \vec{OE} = -3.5\vec{i} + 3\vec{k}, \quad |\vec{OE}| = \sqrt{3.5^2 + 3^2} = 4.61$$

$$\vec{e}_{OE} = -0.76\vec{i} + 0.65\vec{k}$$

$$M_{OE} = \vec{M}_O^{F_{AD}, W} \cdot \vec{e}_{OE} = (1.114F_{AD} - 40) \cdot (-0.76) - 1.48 \cdot 0.65F_{AD} =$$

$$\stackrel{\text{ἰσορροπία πόδες}}{=} -1.81F_{AD} + 30.4 \stackrel{\text{ἰσορροπία πόδες}}{=} \phi \Rightarrow \boxed{F_{AD} = 16.79 \text{ kN}}$$

β) Ὡς ἔπος ἀξονα OD, πόδες ἔπος τῆς
 μῆκος ἢ \vec{W} καὶ ἢ \vec{F}_{CE} :

$$\vec{F}_{CE} = F_{CE} \vec{e}_{CE}, \quad \vec{e}_{CE} = \frac{\vec{CE}}{|\vec{CE}|}, \quad \vec{CE} = -3.5\vec{i} + 5\vec{j} + 3\vec{k}, \quad |\vec{CE}| = 6.8$$

$$\vec{e}_{CE} = -0.515\vec{i} + 0.735\vec{j} + 0.441\vec{k}, \quad \vec{F}_{CE} = F_{CE} (-0.515\vec{i} + 0.735\vec{j} + 0.441\vec{k})$$

$$\vec{M}_O^{F_{CE}, W} \stackrel{\text{ἀποκλίμακα ἢ } \vec{F}_{AD}}{=} 5\vec{j} \times F_{CE} (-0.515\vec{i} + 0.735\vec{j} + 0.441\vec{k}) + 4\vec{j} \times (-10\vec{k}) =$$

$$= F_{CE} (2.2\vec{i} + 2.575\vec{k}) - 40\vec{i} = (2.2F_{CE} - 40)\vec{i} + 2.575F_{CE}\vec{k}$$

$$\vec{e}_{OD} = \frac{\vec{OD}}{|\vec{OD}|} = \frac{4\vec{i} + 3\vec{k}}{\sqrt{25}} = 0.8\vec{i} + 0.6\vec{k}$$

$$M_{OD} = \vec{M}_O^{F_{CE}, W} \cdot \vec{e}_{OD} = (2.2F_{CE} - 40) \cdot 0.8 + 2.575 \cdot 0.6F_{CE} = 3.31F_{CE} - 32 \stackrel{\text{ἰσορροπία πόδες}}{=} \phi$$

$$\Rightarrow \boxed{F_{CE} = 9.67 \text{ kN}}$$