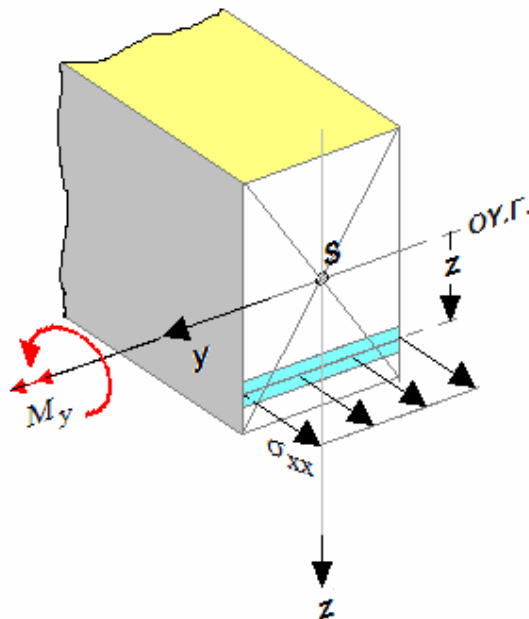
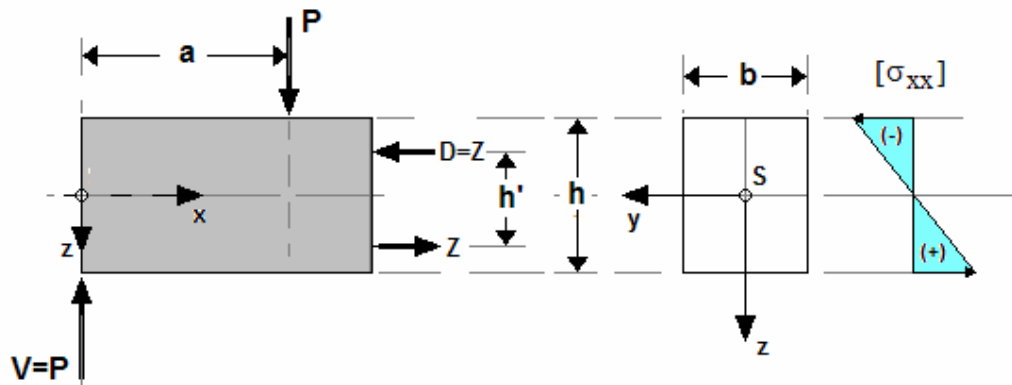


# Μηχανική ΙΙ, Πολ. Μηχ.

## Κάμψη πρισματικής δοκού

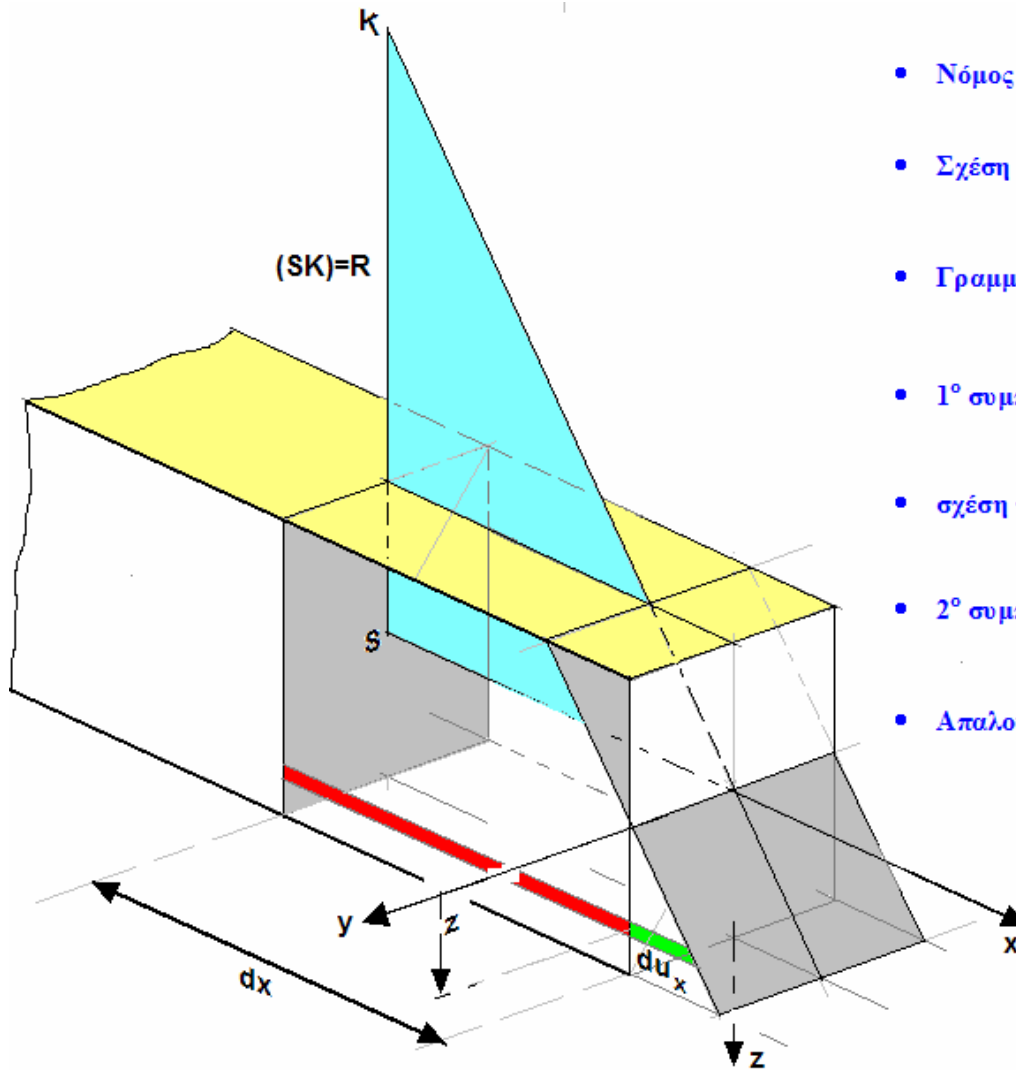
### Ι. Βαρδουλάκης

# Αξονικές τάσεις σε πρισματική δοκό λόγω κάμψης



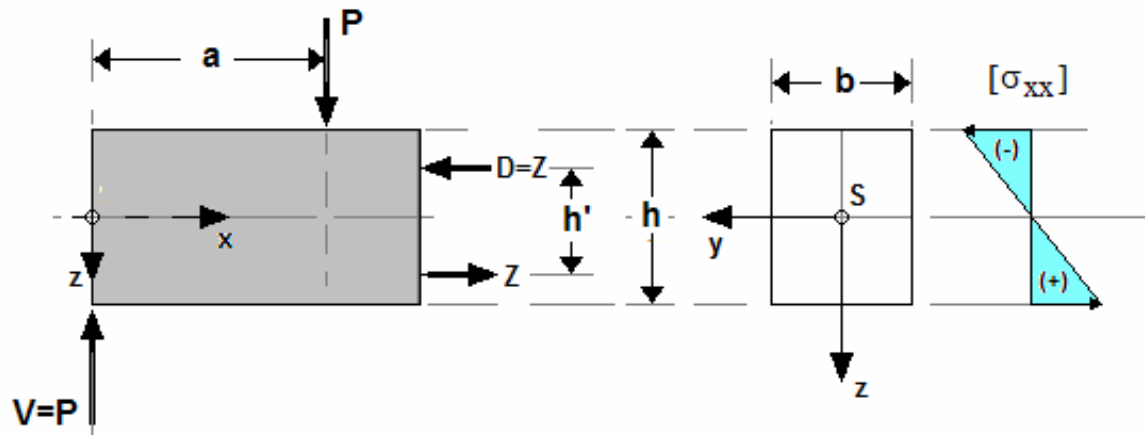
- Γραμμική κατανομή των τάσεων:  $\sigma_{xx} = cz$
- Για κεντροβαρικούς άξονες:  $N_x = \int_{(A)} \sigma_{xx} dA = c \int_{(A)} z dA = 0$  (!)
- Ροπή κάμψης:  $M_y = \int_{(A)} z \sigma_{xx} dA = c \int_{(A)} z^2 dA = c I_{yy}$
- Συμπέρασμα:  $\sigma_{xx} = \frac{M_y}{I_{yy}} z$

# Σχέση ροπής κάμψης-καμπυλότητας



- Νόμος του Hooke:  $\sigma_{xx} = E\varepsilon_{xx}$
- Σχέση τροπής-μετατόπισης:  $\varepsilon_{xx} = \frac{du_x}{dx}$
- Γραμμική κατανομή τάσεων:  $\sigma_{xx} = cz$  ,  $c = \frac{M_y}{I_{yy}}$
- 1<sup>ο</sup> συμπέρασμα:  $\frac{du_x}{dx} = \varepsilon_{xx} = \frac{\sigma_{xx}}{E} = c \frac{1}{E} z$
- σχέση τροπών καμπυλότητας:  $\frac{du_x}{z} = \frac{dx}{R} \Rightarrow \varepsilon_{xx} = \frac{du_x}{dx} = \frac{1}{R} z$
- 2<sup>ο</sup> συμπέρασμα:  $c \frac{1}{E} z = \frac{1}{R} z \Rightarrow c = \frac{E}{R}$
- Απαλοιφή του  $c$ :  $c = \frac{M_y}{I_{yy}} = \frac{E}{R} \Rightarrow M_y = (EI_{yy}) \left( \frac{1}{R} \right)$

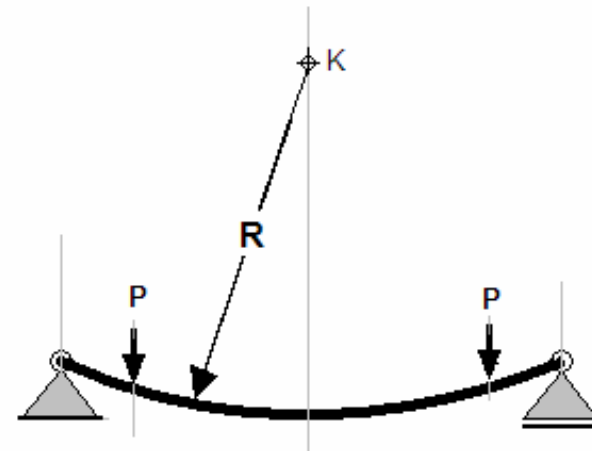
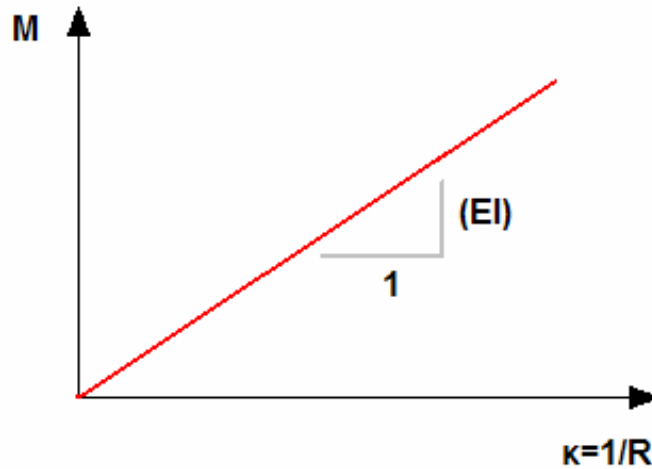
# Ακρότατες τάσεις και καμπυλότητα



$$\sigma_b = \frac{M_y}{W_{\pm}} \quad (M_y > 0)$$

$$W_+ = \frac{I_{yy}}{z_{\max}} \quad , \quad W_- = \frac{I_{yy}}{|z_{\min}|}$$

**W** : ροπή αντίστασης



$$M_y = (EI_{yy})\kappa \quad , \quad \kappa = 1/R$$

### Άσκηση

Αμφιέριστη δοκός αποτελείται από τρία ξύλινα μαδέρια ορθογωνικής διατομής, διαστάσεων  $b \times d = 15 \text{ cm} \times 5 \text{ cm}$ , έκαστο. Δίδεται το μέτρο ελαστικότητας του ξύλου  $E = 10 \text{ GPa}$  και η επιτρεπόμενη τάση  $\sigma_{\text{επ}} = 10 \text{ MPa}$ . Η δοκός κάμπτεται κάτω από την επίδραση δύο φορτίων έντασης  $P$ , συμμετρικά τοποθετημένων ως προς το μέσον της δοκού. Το καθαρό άνοιγμα μεταξύ των φορτίων είναι  $L = 3.0 \text{ m}$  ενώ η απόστασή τους από τις στηρίξεις είναι  $a = 0.5 \text{ m}$ . Να υπολογισθεί η μέγιστη επιτρεπόμενη τιμή  $P_{\text{επ}}$  για τα φορτία αυτά καθώς και το αντίστοιχο μέγιστο βέλος κάμψης της δοκού μεταξύ των σημείων εφαρμογής των φορτίων.

### Λύση

Δεχόμαστε ότι οι ακτίνες καμπυλότητας των τριών τεμαχίων είναι κατά προσέγγιση ίσες,

$$\frac{1}{R_1} = \frac{1}{R-d}, \quad \frac{1}{R_2} = \frac{1}{R}, \quad \frac{1}{R_3} = \frac{1}{R+d}$$

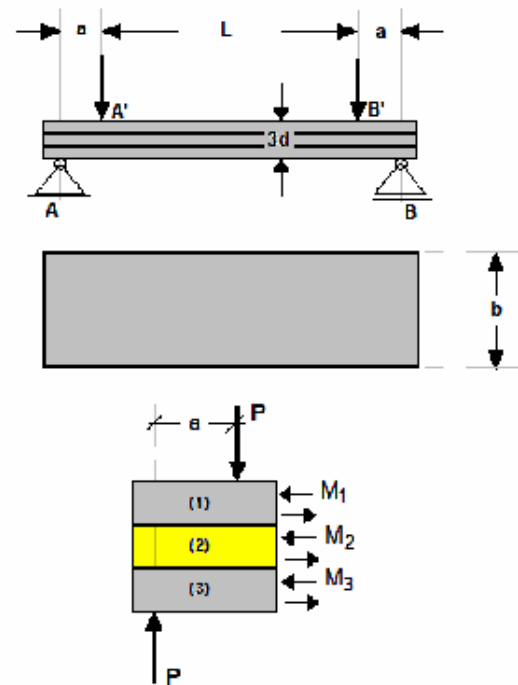
$$\frac{1}{R_1} \approx \frac{1}{R_3} \approx \frac{1}{R_2} = \frac{1}{R} \quad (d \ll R)$$

Επειδή τα τεμάχια έχουν τις ίδιες διαστάσεις, συμπεραίνουμε ότι κάθε ένα τεμάχιο παραλαμβάνει την αυτή ροπή κάμψης

$$M_1 = M_2 = M_3 = (EI) \left( \frac{1}{R} \right)$$

Το άθροισμα των επιμέρους ροπών κάμψης πρέπει να εξισορροπεί τη ροπή του επιβαλλόμενου ζεύγους,

$$\sum_{i=1}^3 M_i = Pa$$



Για την τιμή  $P = P_{επ}$ , οι τάσεις που προκαλούνται σε κάθε ένα τεμάχιο λόγω κάμψης πρέπει να ισούνται με τις επιτρεπόμενες τάσεις, άρα

$$\sigma_b = \frac{M_i}{W_i}, \quad \sigma_b = \sigma_{επ} \Rightarrow M_i = \sigma_{επ} \frac{bd^2}{6}$$

Άρα

$$P_{επ} a = 3 \cdot \sigma_{επ} \frac{bd^2}{6} \Rightarrow P_{επ} = \frac{1}{2} \sigma_{επ} \frac{bd^2}{a}$$

Παρατηρούμε ότι αν ο φορέας αποτελούνταν από ένα τεμάχιο διαστάσεων  $b \times 3d$ , τότε θα είχαμε αντιστοίχως

$$\sigma_b = \frac{M}{W}, \quad \sigma_b = \sigma_{επ} \Rightarrow M = \sigma_{επ} \frac{b(3d)^2}{6}$$

που σημαίνει τριπλάσιο επιτρεπόμενο φορτίο

$$P_{επ,ολ} a = \sigma_{επ} \frac{b9d^2}{6} \Rightarrow P_{επ,ολ} = \frac{3}{2} \sigma_{επ} \frac{bd^2}{a}$$

Το μέγιστο βέλος κάμψης είναι

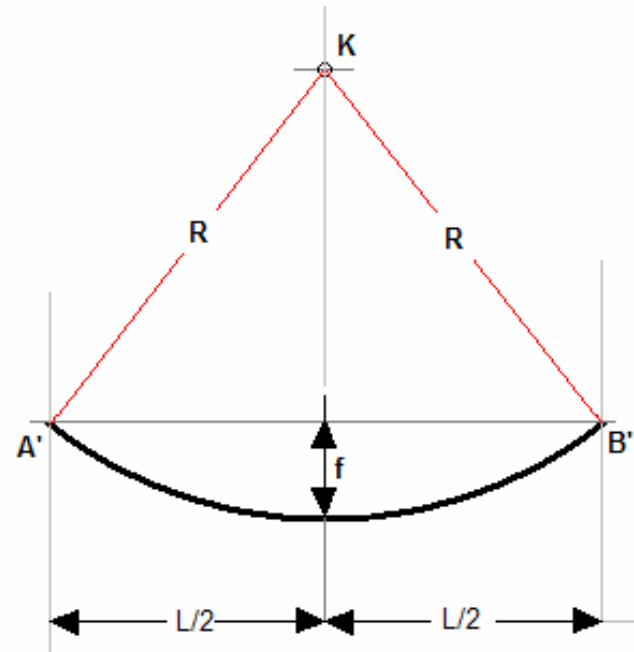
$$f = R - \sqrt{R^2 - \left(\frac{L}{2}\right)^2}$$

$$= R \left\{ 1 - \sqrt{1 - \left(\frac{L/2}{R}\right)^2} \right\}$$

$$\approx R \left\{ 1 - \left( 1 - \frac{1}{2} \left(\frac{L/2}{R}\right)^2 \right) \right\} \approx \frac{L^2}{8} \left(\frac{1}{R}\right)$$

$$M_i = (EI_i) \left(\frac{1}{R}\right) \Rightarrow \frac{1}{R} = \frac{Pa/3}{E \frac{bd^3}{12}}$$

**Άρα:** 
$$f = \frac{1 P_{επ} a L^2}{2 E b d^3}$$



Αντιστοίχως για τον ολόσωμο φορέα το μέγιστο βέλος κάμψης θα ήταν 3 φορές μικρότερο,

$$M = (EI) \left(\frac{1}{R}\right) \Rightarrow \frac{1}{R} = \frac{P_{επ,ολ} a}{E \frac{b(3d)^3}{12}} \Rightarrow f_{ολ} \approx \frac{L^2}{8} \frac{12}{27} \frac{3P_{επ} a}{E b d^3} = \frac{1}{6} \frac{P_{επ} a L^2}{E b d^3}$$

Αντιστοίχως για τον ολόσωμο φορέα το μέγιστο βέλος κάμψης θα ήταν 3 φορές μικρότερο,

$$M = (EI) \left( \frac{1}{R} \right) \Rightarrow \frac{1}{R} = \frac{P_{\varepsilon\pi, \text{ολ.}} a}{E \frac{b(3d)^3}{12}}$$

$$\Rightarrow f_{\text{ολ.}} \approx \frac{L^2}{8} \frac{12}{27} \frac{3P_{\varepsilon\pi} a}{Ebd^3} = \frac{1}{6} \frac{P_{\varepsilon\pi} a L^2}{Ebd^3}$$

### Αριθμητικό παράδειγμα

a	0.5 m
L	3 m
b	0.15 m
d	0.05 m
σεπ	10000 kPa
E	10000000 kPa
<b>P<sub>επ</sub></b>	<b>3.75 kN</b>
P <sub>επ,ολ</sub>	11.25 kN
<b>f</b>	<b>0.045 m</b>
f <sub>ολ</sub>	0.015 m