

**CORSO DI STATICA E SCIENZA DELLE COSTRUZIONI**

A.A. 2025-2026

Prova scritta in aula del 27.01.2026

Parte II - Testo 1

Nota: I risultati numerici vanno riportati a penna su questo stesso foglio, nei riquadri predisposti; i calcoli (in forma ordinata) vanno allegati sui soli fogli a quadretti che sono stati forniti.

Allievo:.....e-mail:..... Matricola:.....

**Esercizio n. 1 (17 punti)**

Risolvere mediante il Principio dei Lavori Virtuali (PLV) la struttura iperstatica riportata in Figura, assumendo, come incognita iperstatica, il momento flettente sull'appoggio di continuità C,  $M_C$ .

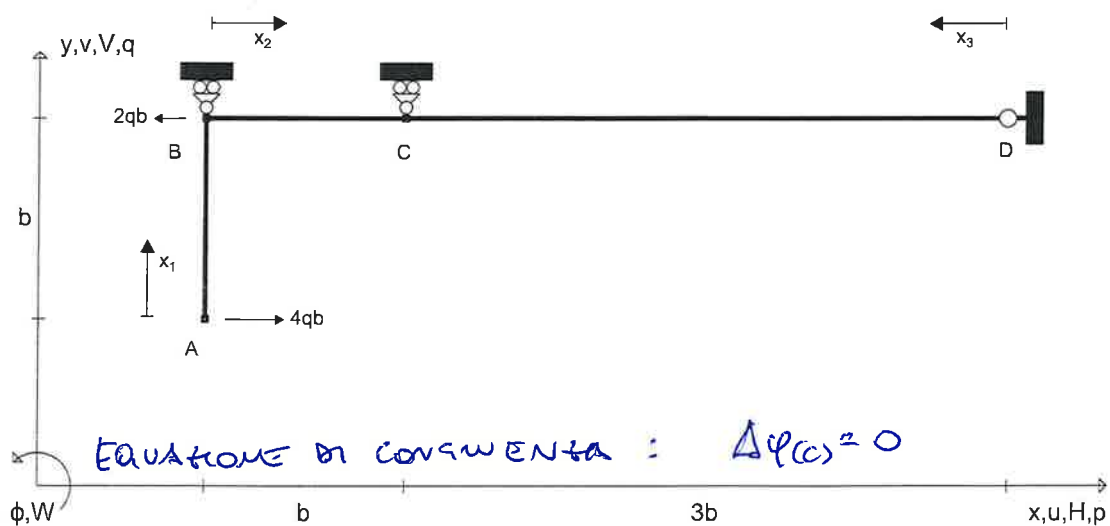
Dopo avere determinato l'iperstatica *tenendo conto solo della deformabilità flessionale*, calcolare le reazioni vincolari, le azioni interne e tracciare nello spazio predisposto nella pagina a fronte i corrispondenti grafici.

Calcolare infine, riapplicando il PLV, la rotazione del punto D,  $\varphi_D$ .

Si rammenta che il diagramma del momento flettente va riportato dalla parte delle fibre tese.

Universita' di Cagliari

SdC\_SdA 2 27.01.26\*001



## Esercizio n. 2 (7 punti)

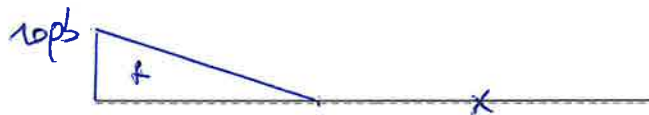
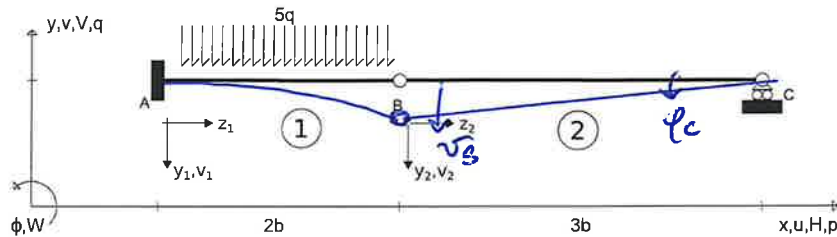
Per la struttura *isostatica*, indicata in Figura, determinare le reazioni vincolari e l'espressione delle azioni interne, nonché le condizioni al contorno imposte dai vincoli nei punti *A*, *B* e *C*.

Utilizzare quindi l'equazione della linea elastica per determinare:

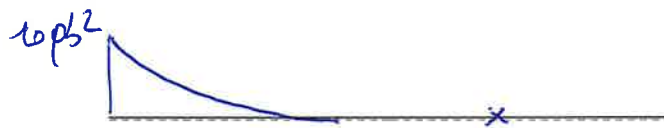
1. La deformata della linea d'asse,  $v(z) = v_1(z_1) \cup v_2(z_2)$ ;
2. La sua derivata prima,  $v'(z) = v_1'(z_1) \cup v_2'(z_2)$ ;
3. Lo spostamento verticale del punto *B*,  $v_B$ ;
4. La rotazione del punto *C*,  $\varphi_C$ .

Universita' di Cagliari

SdC\_SdA\_2 27.01.26\*001



↑ (+) ↓

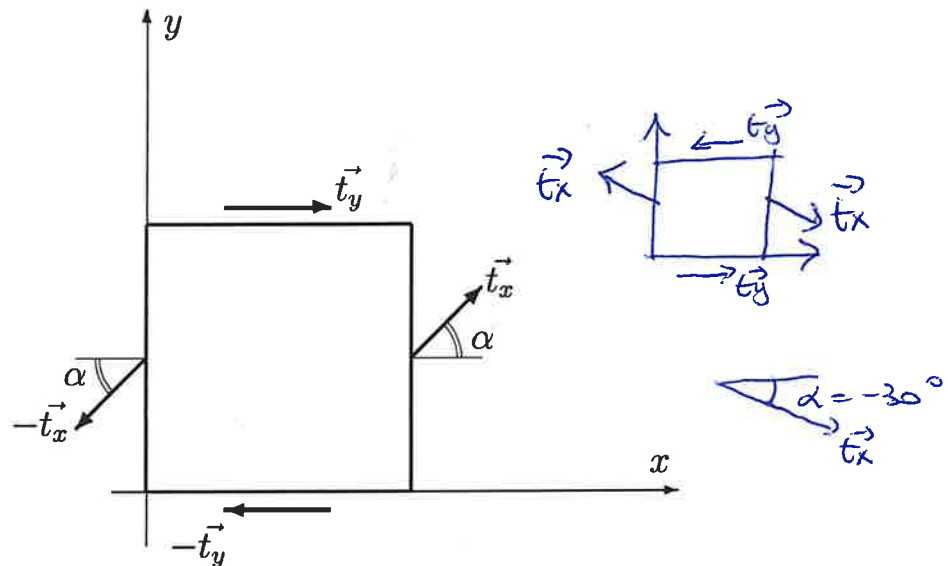


↺ (+) ↻

$$\begin{aligned}
 H_A (\hat{e}_x) &= \dots 0 \dots; & V_A (\hat{e}_y) &= \dots 10pb \dots; & M_A (\hat{e}_z) &= \dots 10pb^2 \dots; & V_C (\hat{e}_y) &= \dots 0 \dots; \\
 N_{AB} &= \dots // \dots; & T_{AB} &= \dots 10pb - 5p z_1 \dots; & M_{AB} &= \dots -10pb^2 + 10pb z_1 - 5/2 p z_1^2 \dots; \\
 N_{BC} &= \dots // \dots; & T_{BC} &= \dots // \dots; & M_{BC} &= \dots // \dots; \\
 \text{c.c in A} &= \dots v_1(z_1=0)=0; v_1'(z_1=0)=0 \dots; & \text{c.c in B} &= \dots v_1(z_1=2b)=v_2(z_2=0) \dots; \\
 & & \text{c.c in C} &= \dots v_2(z_2=3b)=0 \dots; \\
 v_1(z_1) &= \dots \frac{1}{EI} (5pb^2 z_1^2 - 5/2 pb z_1^3 + 5/24 p z_1^4) \dots; & v_1'(z_1) &= \dots \frac{1}{EI} (10pb^2 z_1 - 5pb z_1^2 + 5/6 p z_1^3) \dots; \\
 v_2(z_2) &= \dots \frac{1}{EI} (-10/3 pb^3 z_2 + 10pb^4) \dots; & v_2'(z_2) &= \dots \frac{1}{EI} (-10/3 pb^3) \dots; \\
 v_B &= \dots \frac{10pb^4}{EI} (\downarrow) \dots; & \varphi_C &= \dots -\frac{10pb^3}{3EI} (\downarrow) \dots;
 \end{aligned}$$

### Esercizio n. 3 (9 punti)

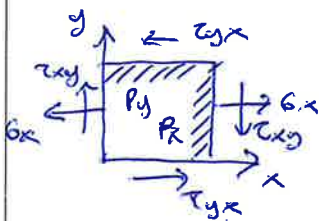
Un elemento di materiale *in condizioni di equilibrio* è soggetto lungo le facce aventi come normali gli assi  $x$  e  $y$  ai vettori sforzo (piani)  $t_x$  e  $t_y$ , rispettivamente; di questi  $t_x$  è inclinato rispetto all'asse  $x$  di un angolo  $\alpha = -30^\circ$  (sicché:  $\sin \alpha = -\frac{1}{2}$ ;  $\cos \alpha = \frac{\sqrt{3}}{2}$ ;) e ha modulo di valore  $|t_x| = 30$  MPa. L'altro vettore sforzo,  $t_y$ , è invece *orizzontale* (ma di verso non specificato!), come indicato in Figura. Si chiede di determinare le componenti  $\sigma_x$ ,  $\sigma_y$  e  $\tau_{xy}$  del tensore degli sforzi, costruire il cerchio di Mohr, determinare gli sforzi principali,  $\sigma_1$  e  $\sigma_2$ , e la massima tensione tangenziale,  $\tau_{\max}$ . Determinare inoltre quanto vale l'angolo  $\varphi$  formato dall'asse  $x$  e dall'asse normale alla faccia sulla quale agisce lo sforzo principale massimo,  $\sigma_1$ .



$\sigma_x = 25,381$  (MPa);  $\sigma_y = 0,000$  (MPa);  $\tau_{xy} = -15,000$  (MPa);

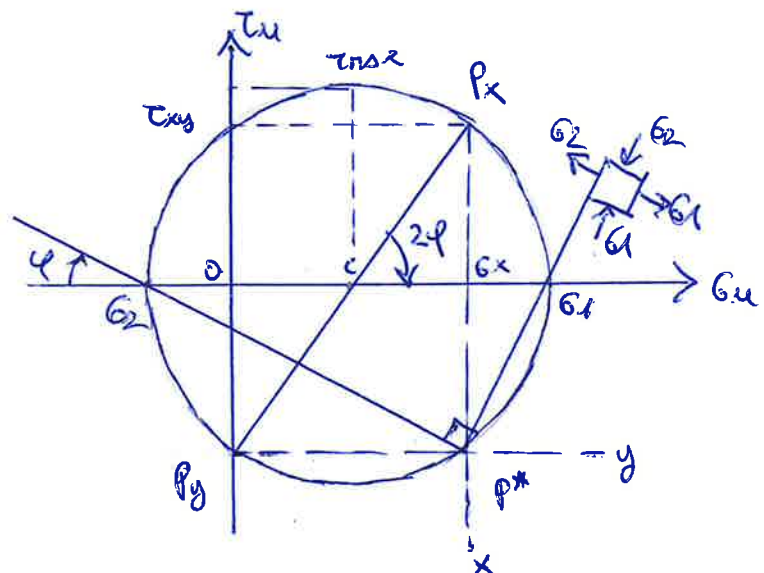
$\sigma_1 = 32,833$  (MPa);  $\sigma_2 = -6,853$  (MPa);  $\tau_{\max} = 19,843$  (MPa);

cerchio di Mohr:

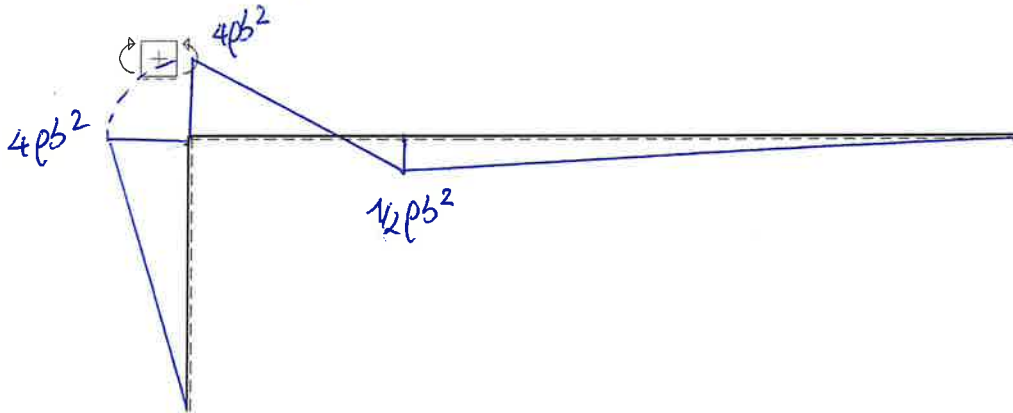
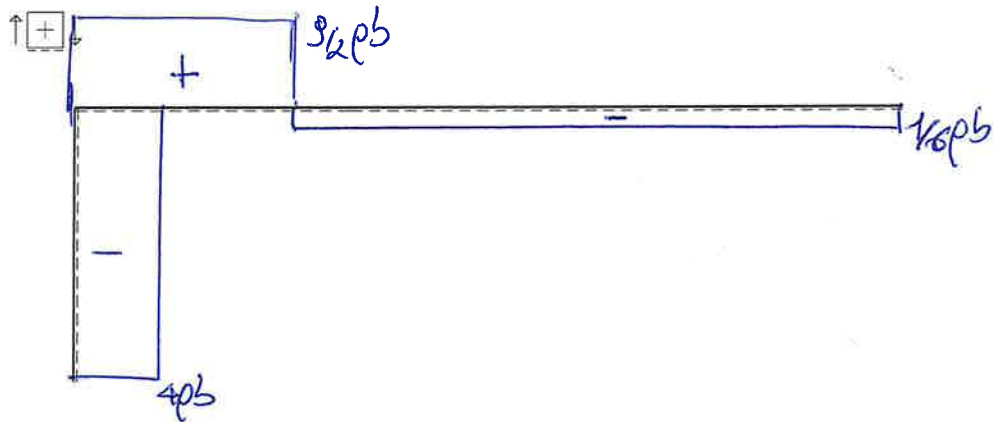
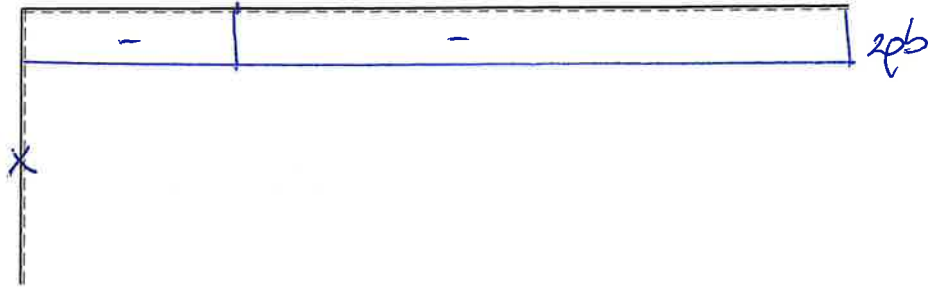


$P_x = (25,381; +15,000)$

$P_y = (0,000; -15,000)$



$\varphi = -24,55$  (°);



$V_B(\hat{u}) = \frac{9}{2}pb$	$V_C(\hat{u}) = -\frac{14}{3}pb$	$H_D(\hat{v}) = -2pb$	$V_D(\hat{u}) = \frac{1}{6}pb$	$M_C(\hat{v} \square \hat{v}) = \frac{1}{2}pb^2$
$N_{AB} = \dots$	$T_{AB} = -4pb$	$M_{AB} = -4pbx_1$	$\dots$	
$N_{BC} = -2pb$	$T_{BC} = \frac{9}{2}pb$	$M_{BC} = -4pb^2 + \frac{9}{2}pbx_2$	$\dots$	
$N_{DC} = -2pb$	$T_{DC} = -\frac{1}{6}pb$	$M_{DC} = \frac{1}{6}pbx_3$	$\dots$	
$\varphi_D = \frac{9b^3}{4EI}$	(5)	$\dots$		

CORSO DI STATICA E SCIENZA DELLE COSTRUZIONI

A.A. 2025-2026

Prova scritta in aula del 27.01.2026

Parte II - Testo 2

Nota: I risultati numerici vanno riportati a penna su questo stesso foglio, nei riquadri predisposti; i calcoli (in forma ordinata) vanno allegati sui soli fogli a quadretti che sono stati forniti.

Allievo:.....e-mail:..... Matricola:.....

Esercizio n. 1 (17 punti)

Risolvere mediante il Principio dei Lavori Virtuali (PLV) la struttura iperstatica riportata in Figura, assumendo, come incognita iperstatica, il momento flettente sull'appoggio di continuità C,  $M_C$ .

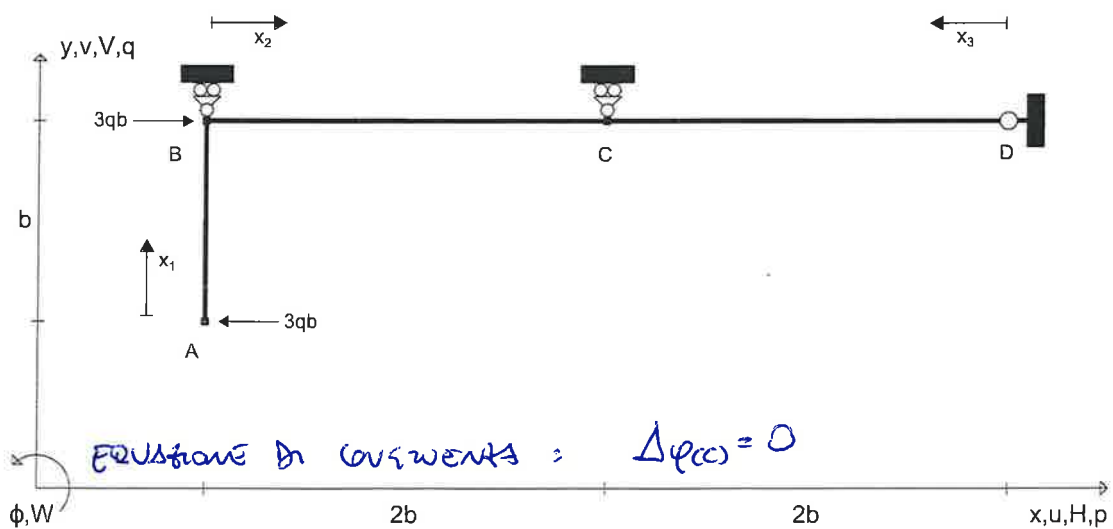
Dopo avere determinato l'iperstatica *tenendo conto solo della deformabilità flessionale*, calcolare le reazioni vincolari, le azioni interne e tracciare nello spazio predisposto nella pagina a fronte i corrispondenti grafici.

Calcolare infine, riapplicando il PLV, la rotazione del punto D,  $\varphi_D$ .

Si rammenta che il diagramma del momento flettente va riportato dalla parte delle fibre tese.

Universita' di Cagliari

SdC\_SdA 2 27.01.26\*002

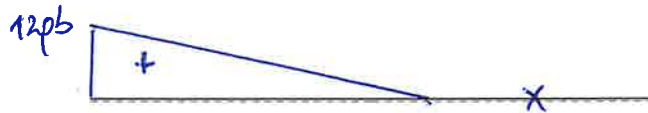
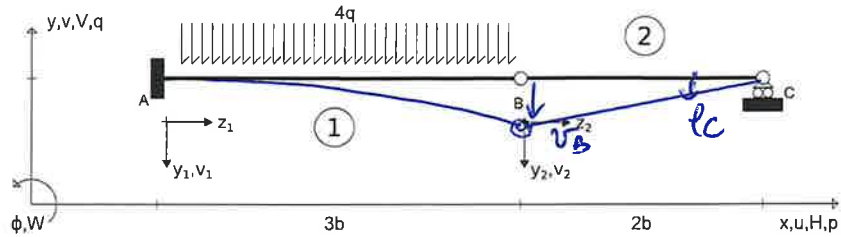


### Esercizio n. 2 (7 punti)

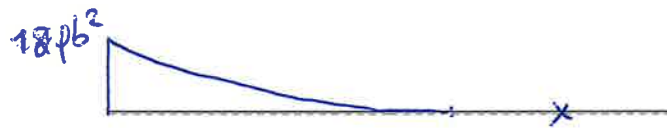
Per la struttura *isostatica*, indicata in Figura, determinare le reazioni vincolari e l'espressione delle azioni interne, nonché le condizioni al contorno imposte dai vincoli nei punti *A*, *B* e *C*.

Utilizzare quindi l'equazione della linea elastica per determinare:

1. La deformata della linea d'asse,  $v(z) = v_1(z_1) \cup v_2(z_2)$ ;
2. La sua derivata prima,  $v'(z) = v_1'(z_1) \cup v_2'(z_2)$ ;
3. Lo spostamento verticale del punto *B*,  $v_B$ ;
4. La rotazione del punto *C*,  $\varphi_C$ .



↑ ⊕ ↓



⊕ ⊕ ⊕

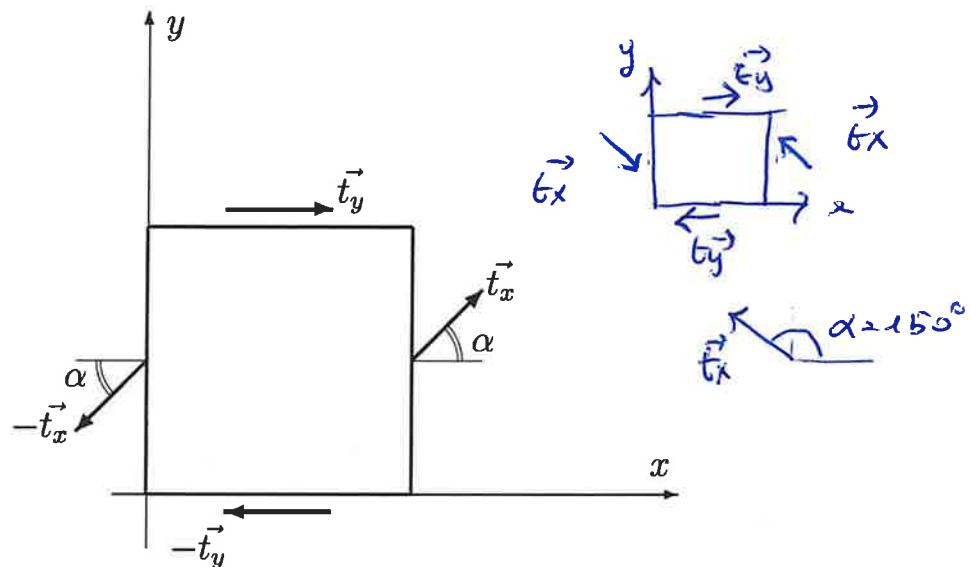
$$\begin{aligned}
 H_A (\Rightarrow) &= \dots 0 \dots; & V_A (\uparrow) &= \dots 12pb \dots; & M_A (\oplus) &= \dots 18pb^2 \dots; & V_C (\uparrow) &= \dots 0 \dots; \\
 N_{AB} &= \dots // \dots; & T_{AB} &= \dots 12pb - 4pt \dots; & M_{AB} &= \dots -18pb^2 + 12pbz_1 - 2qz_1^2 \dots; \\
 N_{BC} &= \dots // \dots; & T_{BC} &= \dots // \dots; & M_{BC} &= \dots // \dots; \\
 \text{c.c in A} &= \dots v_1(z_1=0) = 0; \quad v_1'(z_1=0) = 0 \dots; & \text{c.c in B} &= \dots v_1(z_1=3b) = v_2(z_2=0) \dots; \\
 & & \text{c.c in C} &= \dots v_2(z_2=2b) = 0 \dots; \\
 v_1(z_1) &= \dots \frac{1}{6E} (9pb^2z_1^2 - 2qbz_1^3 + \frac{1}{6}qt_1^4) \dots; & v_1'(z_1) &= \dots \frac{1}{E} (18pb^2z_1 - 6qbz_1^2 + \frac{2}{3}qt_1^3) \dots; \\
 v_2(z_2) &= \dots \frac{1}{E} (-8\frac{1}{4}pb^3z_2 + 8\frac{1}{2}pb^4) \dots; & v_2'(z_2) &= \dots \frac{1}{E} (-8\frac{1}{4}pb^3) \dots; \\
 v_B &= \dots \frac{81pb^4}{2E} (\downarrow) \dots; & \varphi_C &= \dots -8\frac{1}{4}pb^3/E (\downarrow) \dots;
 \end{aligned}$$

**Esercizio n. 3** (9 punti)

Un elemento di materiale *in condizioni di equilibrio* è soggetto lungo le facce aventi come normali gli assi  $x$  e  $y$  ai vettori sforzo (piani)  $t_x$  e  $t_y$  rispettivamente; di questi  $t_x$  è inclinato rispetto all'asse  $x$  di un angolo  $\alpha = 150^\circ$  (sicché:  $\sin \alpha = \frac{1}{2}$ ;  $\cos \alpha = -\frac{\sqrt{3}}{2}$ ;) e ha modulo di valore  $|t_x| = 30$  MPa. L'altro vettore sforzo,  $t_y$ , è invece *orizzontale* (ma di verso non specificato!), come indicato in Figura.

Si chiede di determinare le componenti  $\sigma_x$ ,  $\sigma_y$  e  $\tau_{xy}$  del tensore degli sforzi, costruire il cerchio di Mohr, determinare gli sforzi principali,  $\sigma_1$  e  $\sigma_2$ , e la massima tensione tangenziale,  $\tau_{max}$ .

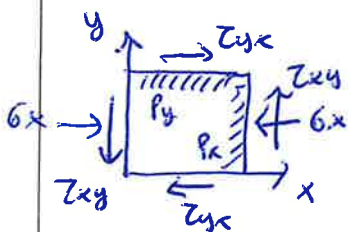
Determinare inoltre quanto vale l'angolo  $\varphi$  formato dall'asse  $x$  e dall'asse normale alla faccia sulla quale agisce lo sforzo principale massimo,  $\sigma_1$ .



$\sigma_x = -25,981$  (MPa);  $\sigma_y = 0,000$  (MPa);  $\tau_{xy} = 15,000$  (MPa);

$\sigma_1 = 6,853$  (MPa);  $\sigma_2 = -32,833$  (MPa);  $\tau_{max} = 19,843$  (MPa);

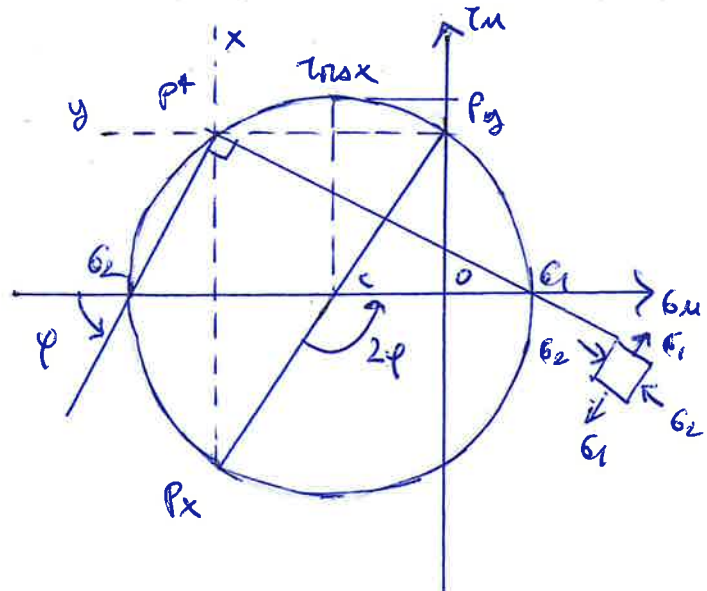
cerchio di Mohr:

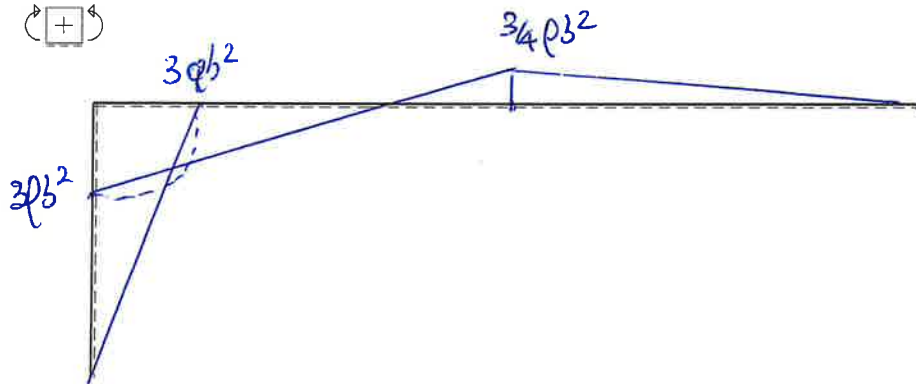
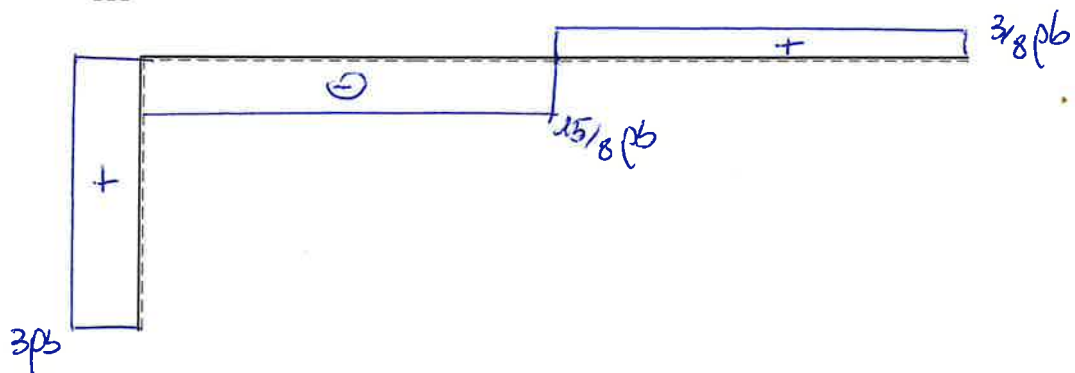
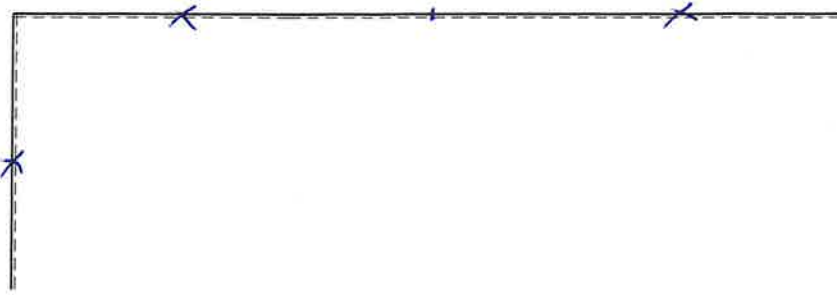
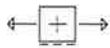


$P_x = (-25,981; -15,000)$

$P_y = (0,000; +15,000)$

$\varphi = 69,44$  (°);





$V_B(\hat{v}) = -15/8 pb$	$V_C(\hat{v}) = 9/4 pb$	$H_D(\hat{h}) = 0$	$V_D(\hat{v}) = -3/8 pb$	$M_C(\hat{\theta}) = -3/4 pb^2$
$N_{AB} = //$	$T_{AB} = 3pb$		$M_{AB} = 3pb \times 1$	
$N_{BC} = //$	$T_{BC} = -15/8 pb$		$M_{BC} = 3pb^2 - 15/8 pb \times 2$	
$N_{DC} = //$	$T_{DC} = 3/8 pb$		$M_{DC} = -3/8 pb \times 3$	
$\varphi_D = -9b^3/4E^2$	(2)			

CORSO DI STATICA E SCIENZA DELLE COSTRUZIONI

A.A. 2025-2026

Prova scritta in aula del 27.01.2026

Parte II - Testo 3

Nota: I risultati numerici vanno riportati a penna su questo stesso foglio, nei riquadri predisposti; i calcoli (in forma ordinata) vanno allegati sui soli fogli a quadretti che sono stati forniti.

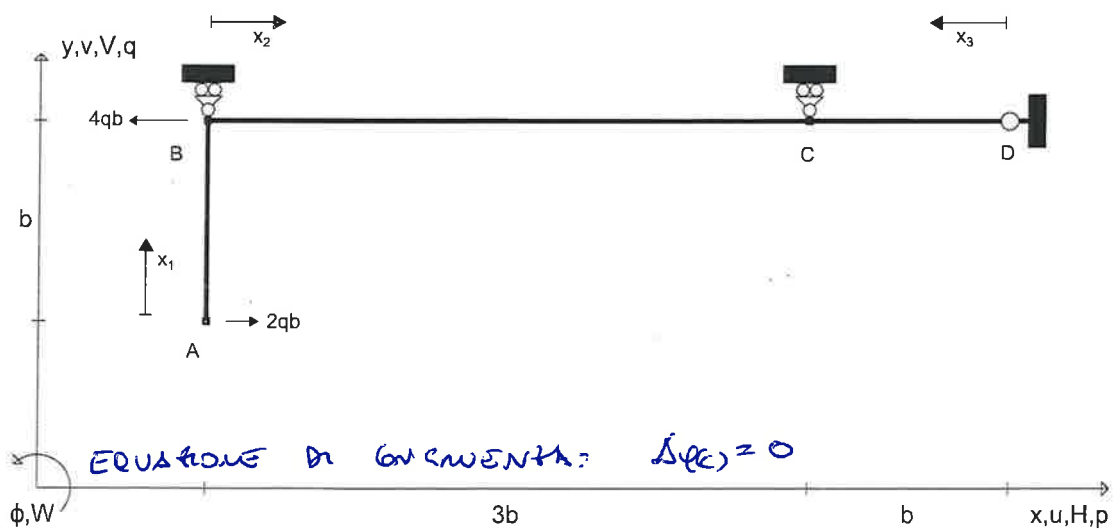
Allievo:.....e-mail:..... Matricola:.....

Esercizio n. 1 (17 punti)

Risolvere mediante il Principio dei Lavori Virtuali (PLV) la struttura iperstatica riportata in Figura, assumendo, come incognita iperstatica, il momento flettente sull'appoggio di continuità C,  $M_C$ . Dopo avere determinato l'iperstatica *tenendo conto solo della deformabilità flessionale*, calcolare le reazioni vincolari, le azioni interne e tracciare nello spazio predisposto nella pagina a fronte i corrispondenti grafici. Calcolare infine, riapplicando il PLV, la rotazione del punto D,  $\varphi_D$ . Si rammenta che il diagramma del momento flettente va riportato dalla parte delle fibre tese.

Universita' di Cagliari

SdC\_SdA 2 27.01.26\*003

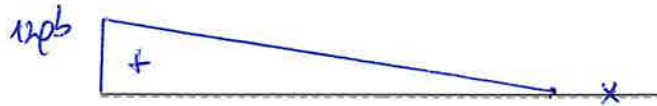
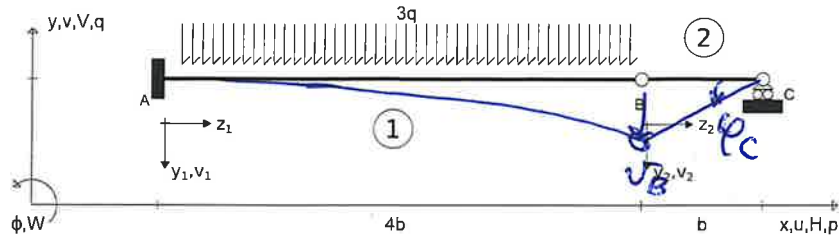


**Esercizio n. 2 (7 punti)**

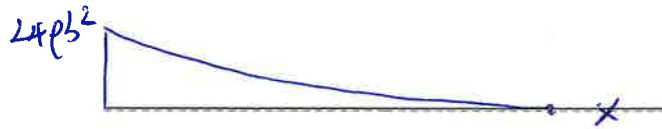
Per la struttura *isostatica*, indicata in Figura, determinare le reazioni vincolari e l'espressione delle azioni interne, nonché le condizioni al contorno imposte dai vincoli nei punti *A*, *B* e *C*.

Utilizzare quindi l'equazione della linea elastica per determinare:

1. La deformata della linea d'asse,  $v(z) = v_1(z_1) \cup v_2(z_2)$ ;
2. La sua derivata prima,  $v'(z) = v_1'(z_1) \cup v_2'(z_2)$ ;
3. Lo spostamento verticale del punto *B*,  $v_B$ ;
4. La rotazione del punto *C*,  $\varphi_C$ .



↑ (+) ↓



↺ (+) ↻

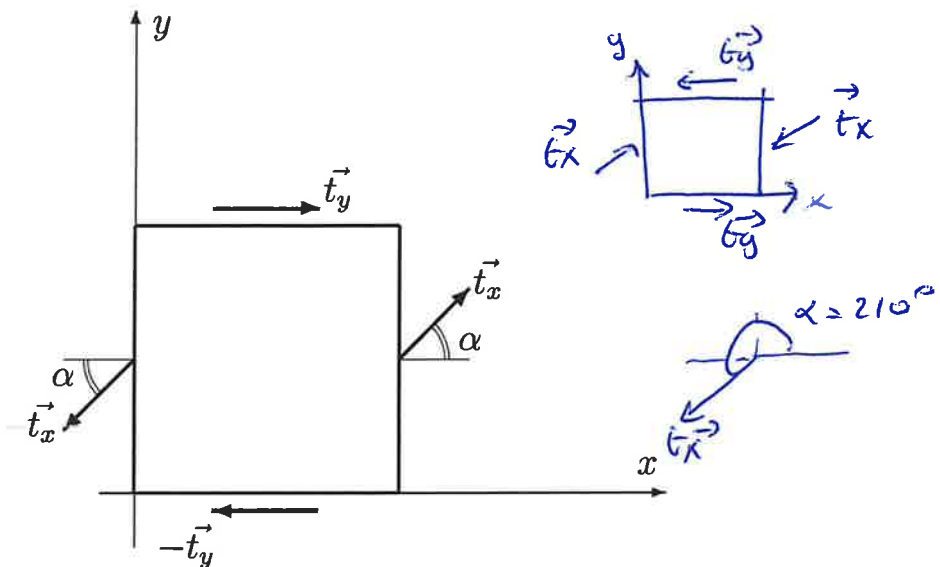
$$\begin{aligned}
 H_A (\Rightarrow) &= 0; & V_A (\hat{\uparrow}) &= 12pb; & M_A (\hat{\curvearrowright}) &= 24pb^2; & V_C (\hat{\uparrow}) &= 0; \\
 N_{AB} &= //; & T_{AB} &= 12pb - 3pz_1; & M_{AB} &= -24pb^2 + 12qbz_1 - 3/2pz_1^2; \\
 N_{BC} &= //; & T_{BC} &= //; & M_{BC} &= //; \\
 \text{c.c in A} &= v_1(z_1=0) = 0; & v_1'(z_1=0) &= 0; & \text{c.c in B} &= v_1(z_1=4b) = v_2(z_2=0); \\
 & & \text{c.c in C} &= v_2(z_2=b) = 0; \\
 v_1(z_1) &= \frac{1}{6} (12pb^2z_1^2 - 2pbz_1^3 + 1/2pz_1^4); & v_1'(z_1) &= \frac{1}{2} (24pb^2z_1 - 6pbz_1^2 + 1/2pz_1^3); \\
 v_2(z_2) &= \frac{1}{6} (-36pb^3z_2 + 36pb^3); & v_2'(z_2) &= \frac{1}{2} (-36pb^3); \\
 v_B &= \frac{36pb^4}{6} (\downarrow); & \varphi_C &= -\frac{36pb^3}{2} (\downarrow);
 \end{aligned}$$

**Esercizio n. 3 (9 punti)**

Un elemento di materiale *in condizioni di equilibrio* è soggetto lungo le facce aventi come normali gli assi  $x$  e  $y$  ai vettori sforzo (piani)  $t_x$  e  $t_y$  rispettivamente; di questi  $t_x$  è inclinato rispetto all'asse  $x$  di un angolo  $\alpha = 210^\circ$  (sicché:  $\sin \alpha = -\frac{1}{2}$ ;  $\cos \alpha = -\frac{\sqrt{3}}{2}$ ;) e ha modulo di valore  $|t_x| = 30$  MPa. L'altro vettore sforzo,  $t_y$ , è invece *orizzontale* (ma di verso non specificato!), come indicato in Figura.

Si chiede di determinare le componenti  $\sigma_x$ ,  $\sigma_y$  e  $\tau_{xy}$  del tensore degli sforzi, costruire il cerchio di Mohr, determinare gli sforzi principali,  $\sigma_1$  e  $\sigma_2$ , e la massima tensione tangenziale,  $\tau_{max}$ .

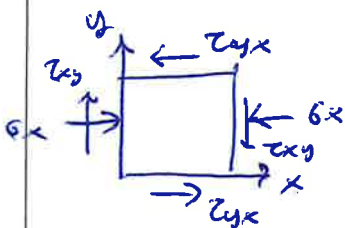
Determinare inoltre quanto vale l'angolo  $\phi$  formato dall'asse  $x$  e dall'asse normale alla faccia sulla quale agisce lo sforzo principale massimo,  $\sigma_1$ .



$\sigma_x = -25,981$  (MPa);  $\sigma_y = 0,000$  (MPa);  $\tau_{xy} = -15,000$  (MPa);

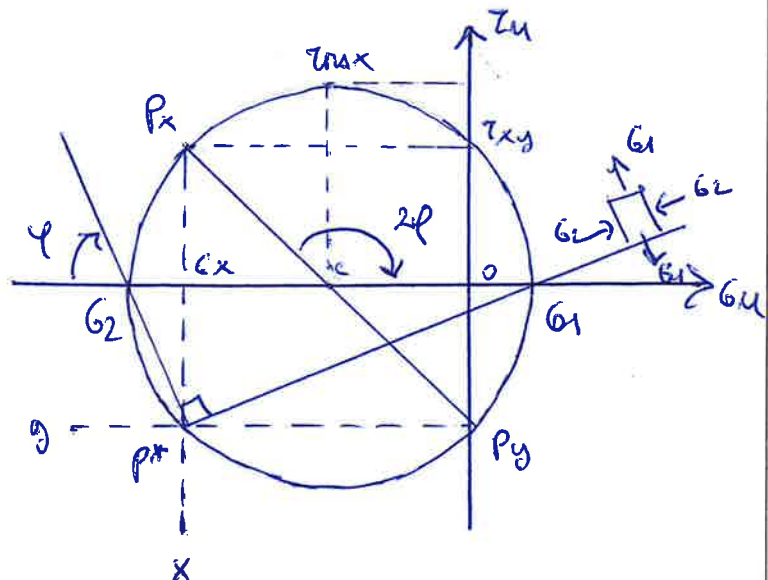
$\sigma_1 = 6,853$  (MPa);  $\sigma_2 = -32,833$  (MPa);  $\tau_{max} = 18,843$  (MPa);

cerchio di Mohr:

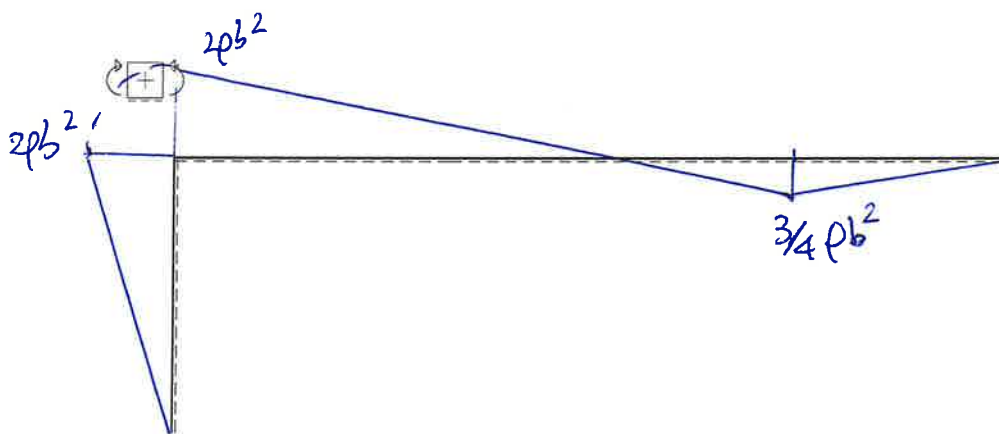
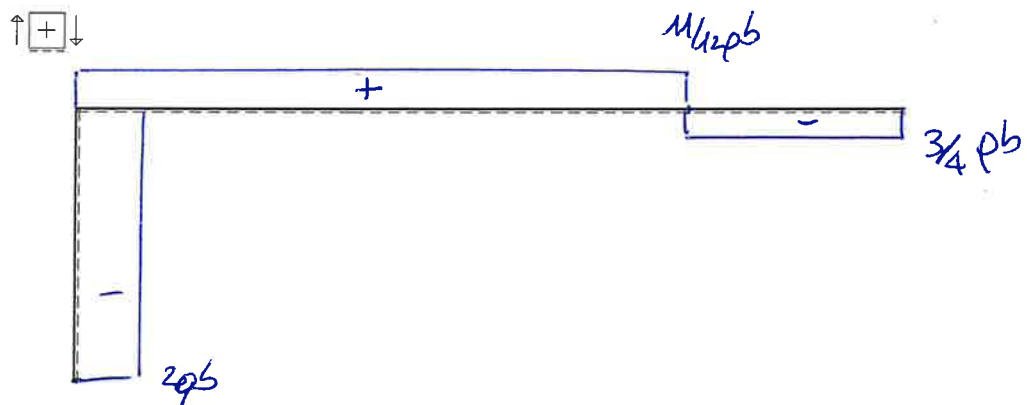
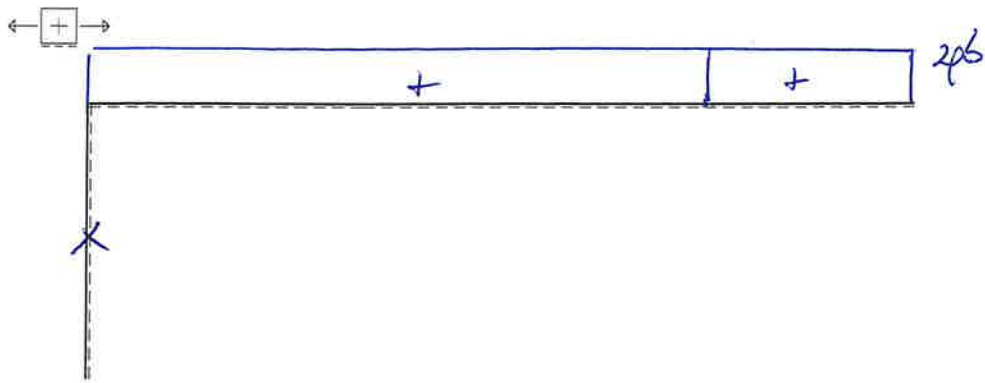


$P_x = (-25,981; +15,000)$

$P_y = (0,000; -15,000)$



$\phi = -65,44$  (°);



$V_B(\hat{v}) = \frac{11}{12}pb$	$V_C(\hat{v}) = -\frac{5}{3}pb$	$H_D(\hat{h}) = 2pb$	$V_D(\hat{v}) = \frac{3}{4}pb$	$M_C(\hat{v} \square \hat{v}) = \frac{3}{4}pb^2$
$N_{AB} = \frac{11}{12}pb$	$T_{AB} = -2pb$	$M_{AB} = -2pb \times 1$		
$N_{BC} = 2pb$	$T_{BC} = \frac{11}{12}pb$	$M_{BC} = -2pb^2 + \frac{11}{12}pb \times 2$		
$N_{DC} = 2pb$	$T_{DC} = -\frac{3}{4}pb$	$M_{DC} = \frac{3}{4}pb \times 3$		
$\varphi_D = -\frac{pb^3}{8ED}$	(2)			