

CORSO DI SCIENZA DELLE COSTRUZIONI

A.A. 2018-2019

Prova scritta in aula del 22.01.2020

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. Esprimere i risultati in forma frazionaria o con almeno 3 cifre decimali.

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

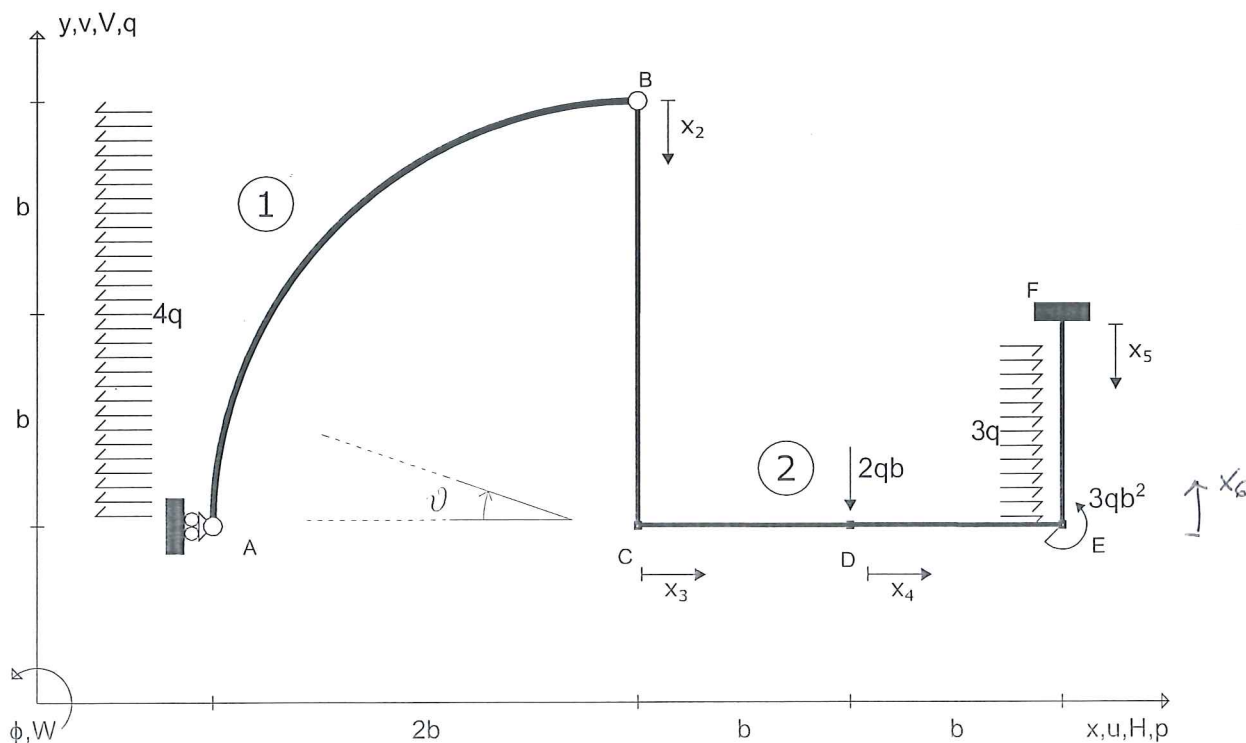
Esercizio n. 1 (17 punti)

Risolvere la struttura isostatica riportata in Figura calcolando le reazioni vincolari, le azioni interne e tracciando nello spazio predisposto nella pagina a fronte i corrispondenti grafici.

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

Universita' di Cagliari

SdC\_IC 22.01.20\*001



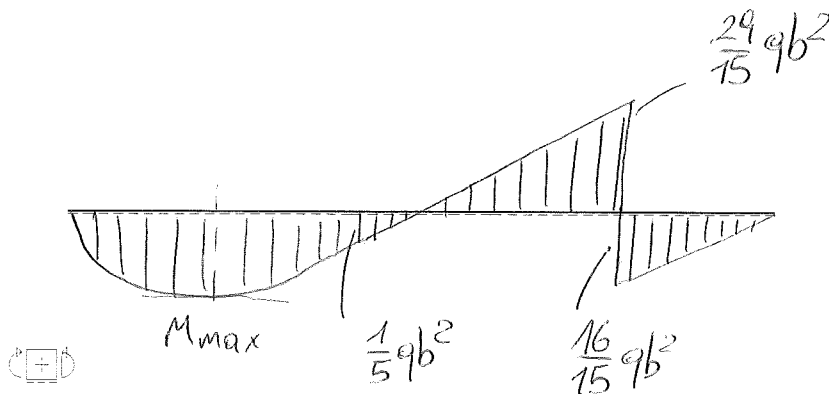
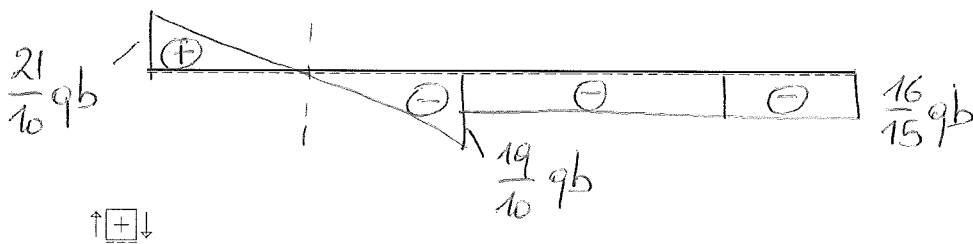
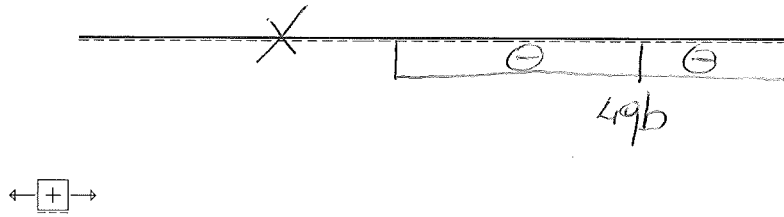
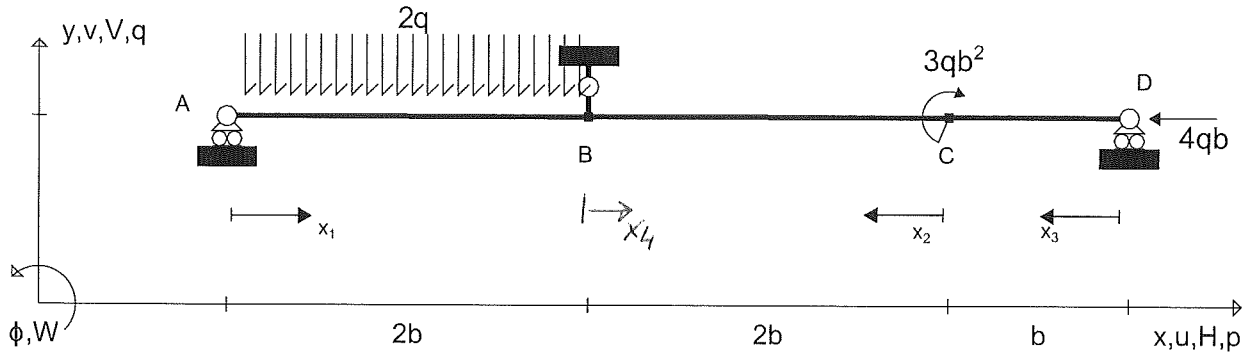
Eq. ausiliarie  $M_{Z(B)}^{(1)} = 0$

Esercizio n. 2 (12 punti)

Risolvere mediante il Principio dei Lavori Virtuali (PLV) la struttura iperstatica riportata in Figura. Dopo avere determinato l'iperstatica *tenendo conto solo della deformabilità flessionale*, calcolare le reazioni vincolari, le azioni interne e tracciare nello spazio predisposto i corrispondenti grafici. Calcolare infine, riapplicando il PLV, la rotazione del punto A,  $\phi_A$ . Si rammenta che il diagramma del momento flettente va riportato dalla parte delle fibre tese.

Universita' di Cagliari

SdC\_IC 22.01.20\*001



$$\begin{aligned}
 V_A(\hat{U}) &= \frac{21}{10} qb \dots\dots\dots; H_B(\hat{O}) = 4qb \dots\dots\dots; V_B(\hat{U}) = \frac{5}{8} qb \dots\dots\dots; V_D(\hat{U}) = \frac{16}{15} qb \dots\dots\dots; \\
 N_{AB} &= 0 \dots\dots\dots; T_{AB} = \frac{21}{10} qb - 2qx_1 \dots\dots\dots; M_{AB} = \frac{21}{10} qbx_1 - qx_1^2 \dots\dots\dots; \\
 N_{CB} &= -4qb \dots\dots\dots; T_{CB} = -\frac{16}{15} qb \dots\dots\dots; M_{CB} = \left\{ \begin{array}{l} -\frac{29}{15} qb^2 + \frac{16}{15} qbx_2 \\ \frac{16}{15} qb^2 - \frac{16}{15} qbx_1 \end{array} \right. \dots\dots\dots; \\
 N_{DC} &= -4qb \dots\dots\dots; T_{DC} = -\frac{16}{15} qb \dots\dots\dots; M_{DC} = +\frac{16}{15} qbx_3 \dots\dots\dots; \\
 \varphi_A &= -\frac{11}{16} \frac{qb^3}{L^3} (\sqrt{\dots})
 \end{aligned}$$

**Esercizio n. 3 (4 punti)**

Un elemento di materiale *in condizioni di equilibrio* è soggetto lungo le facce parallele agli assi  $x$  e  $y$  allo stato di sforzo (piano) caratterizzato dalle componenti di tensione  $\sigma_x$ ,  $\sigma_y$ ,  $\tau_{xy}$  e  $\tau_{yx}$ .

Si chiede di determinare le componenti del vettore sforzo  $t_{nx}$  e  $t_{ny}$  sulla faccia (di normale  $\mathbf{n}$ ), ruotata di un angolo  $\varphi$  rispetto alla faccia di normale  $y$ , come indicato in Figura.

Si valutino infine sulla *medesima faccia* le componenti speciali di tensione  $\sigma_n$  e  $\tau_{nm}$  riferite alle direzioni orientate  $\mathbf{n}$  e  $\mathbf{m}$ , mutuamente perpendicolari.

Dati:

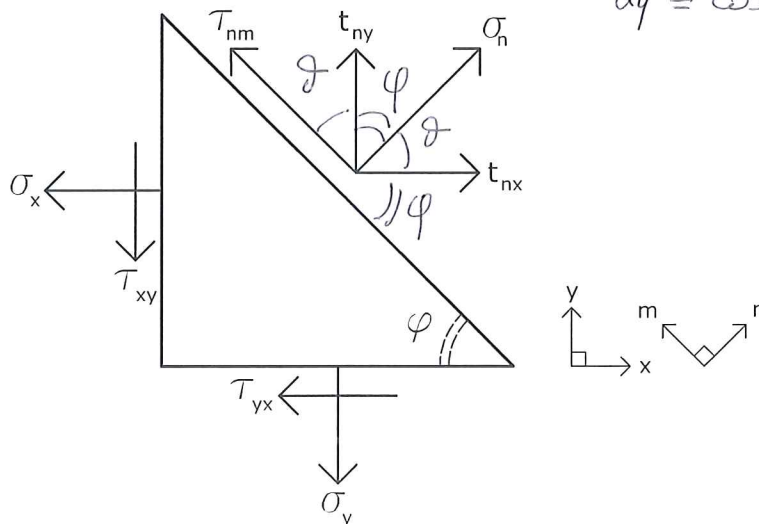
$\sigma_x = 100$  (MPa);  $\tau_{xy} = 60$  (MPa);

$\sigma_y = -80$  (MPa);  $\tau_{yx} = 60$  (MPa);

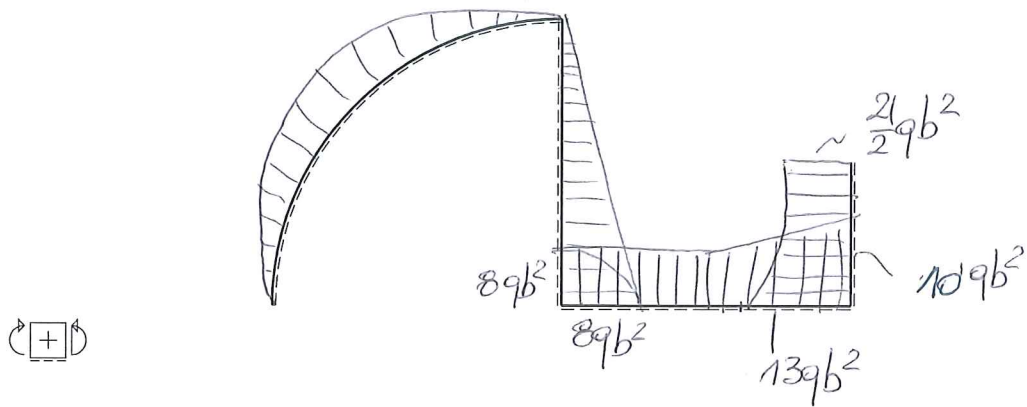
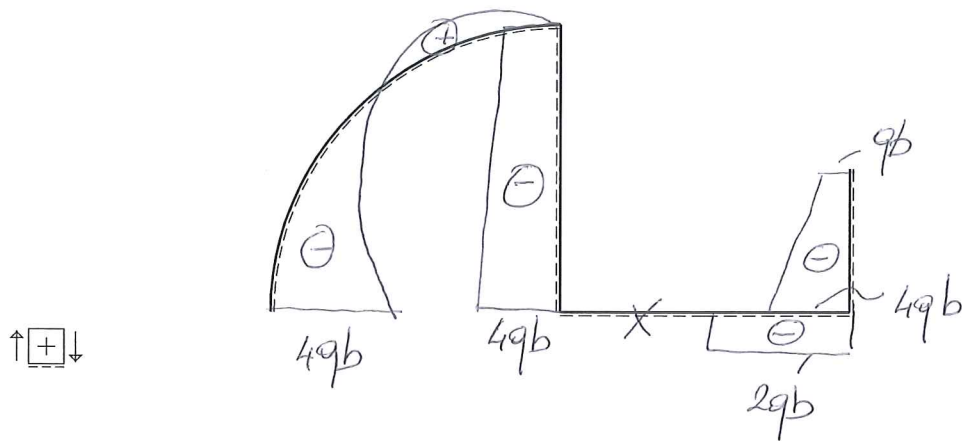
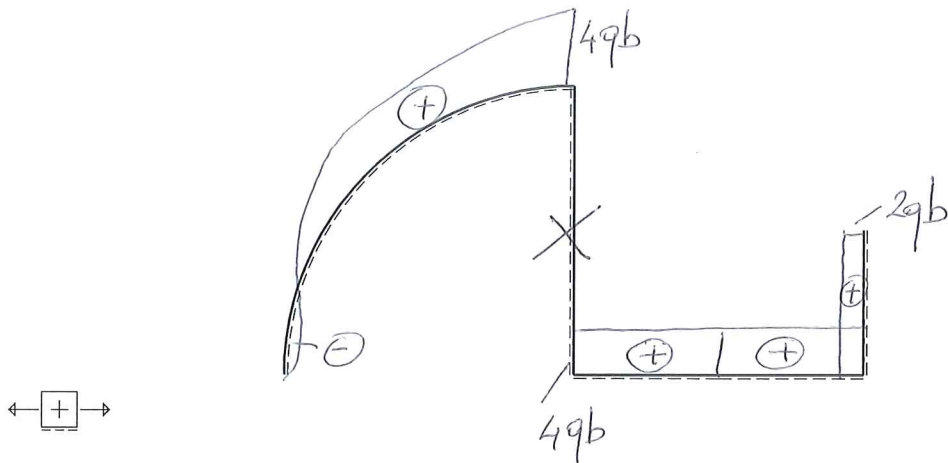
$\varphi = 30^\circ$  (sen  $\varphi = 1/2$ ; cos  $\varphi = \sqrt{3}/2$ ).

$$\begin{aligned}
 \sin \theta &= \cos \varphi \\
 \cos \theta &= \sin \varphi \\
 \cos(\theta + \frac{\pi}{2}) &= -\sin \theta = -\cos \varphi \\
 \theta + \varphi &= \frac{\pi}{2}
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 \alpha_x &= \sin \varphi & \beta_x &= -\cos \varphi \\
 \alpha_y &= \cos \varphi & \beta_y &= \sin \varphi
 \end{aligned}$$



$$\begin{aligned}
 t_{nx} &= 50 + 30\sqrt{3} = +101.962 \dots\dots\dots \text{ (MPa)}; t_{ny} = 30 - 40\sqrt{3} = -39.282 \dots\dots\dots \text{ (MPa)}; \\
 \sigma_n &= 35 + 30\sqrt{3} = +16.962 \dots\dots\dots \text{ (MPa)}; \tau_{nm} = 30 - 45\sqrt{3} = -107.942 \dots\dots\dots \text{ (MPa)};
 \end{aligned}$$



$$\begin{aligned}
 H_A (\Rightarrow) &= \dots 4qb \dots; & H_F (\Rightarrow) &= \dots qb \dots; & V_F (\uparrow) &= \dots 2qb \dots; & M_F (\curvearrowright) &= \dots \frac{21qb^2}{2} \dots \\
 N_{AB} &= \dots -4qb \sin \theta + 8qb \sin^2 \theta \dots; & T_{AB} &= \dots -4qb \cos \theta + 8qb \sin \theta \cos \theta \dots; & M_{AB} &= \dots -8qb^2 (\sin \theta - \sin^2 \theta) \dots; \\
 N_{BC} &= \dots 0 \dots; & T_{BC} &= \dots -4qb \dots; & M_{BC} &= \dots -4qb \times 2 \dots; \\
 N_{CD} &= \dots 4qb \dots; & T_{CD} &= \dots 0 \dots; & M_{CD} &= \dots -8qb^2 \dots; \\
 N_{DE} &= \dots 4qb \dots; & T_{DE} &= \dots -2qb \dots; & M_{DE} &= \dots -8qb^2 - 2qb \times 4 \dots; \\
 N_{FE} &= \dots 2qb \dots; & T_{FE} &= \dots \int (qb + 3qx) \dots; & M_{FE} &= \dots \int (-\frac{21qb^2}{2} - qb \times 5 - \frac{3qx^2}{2}) \dots \\
 & & & \dots [4qb - 3qx] \dots & & \dots [-13qb^2 + 4qb \times 6 - \frac{3qx^2}{2}] \dots
 \end{aligned}$$

NB:  $N_{AB} = -4qb \sin \theta (1 - 2 \sin \theta)$   
 $T_{AB} = -4qb \cos \theta (1 - 2 \sin \theta)$

$M_{AB} = 8qb^2 \sin \theta (\sin \theta - 1)$  Scritto 22.01.2020, Testo 1, pag.4

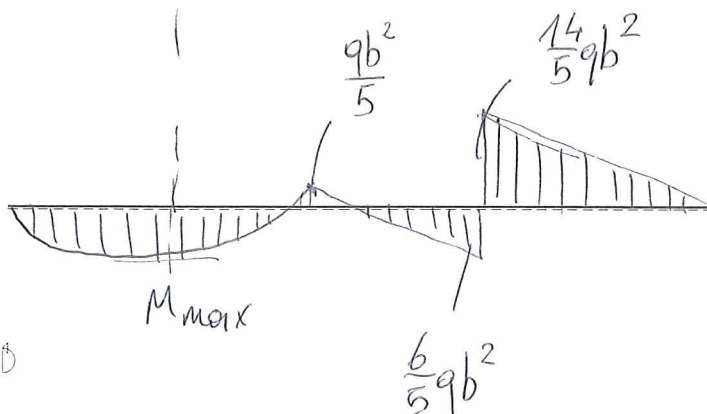
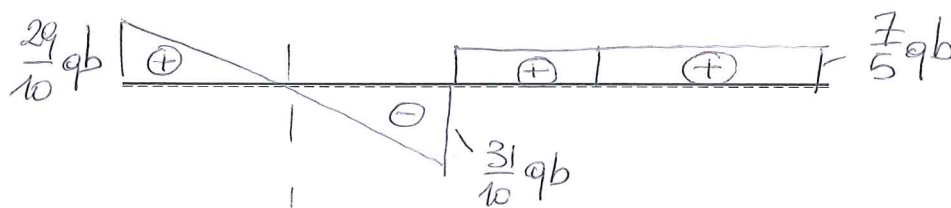
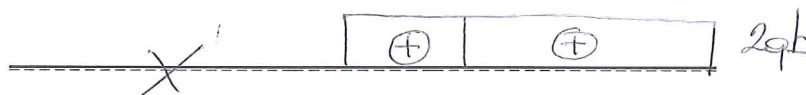
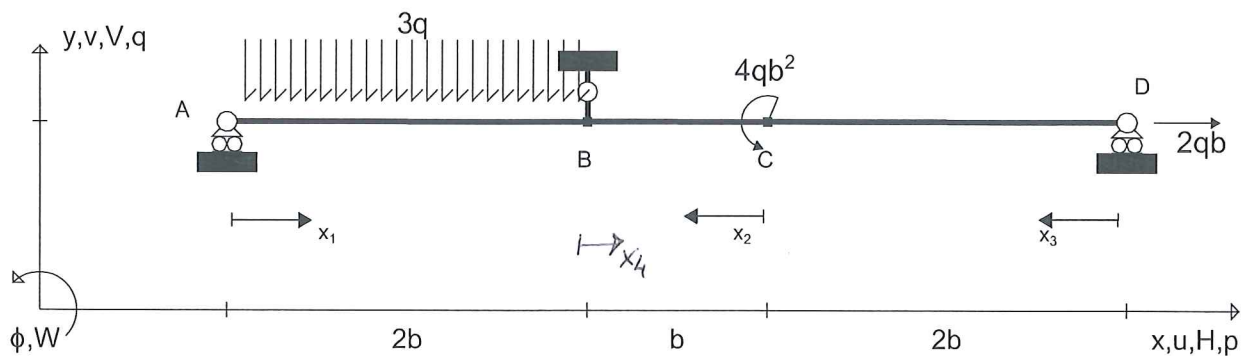


**Esercizio n. 2** (12 punti)

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

Universita' di Cagliari

SdC\_IC 22.01.20\*002



$$\begin{aligned}
 V_A (\uparrow) &= \frac{29}{10} qb \dots\dots\dots; H_B (\Rightarrow) = -2qb \dots\dots\dots; V_B (\uparrow) = \frac{9}{2} qb \dots\dots\dots; V_D (\uparrow) = -\frac{7}{5} qb \dots\dots\dots; \\
 N_{AB} &= 0 \dots\dots\dots; T_{AB} = \frac{29}{10} qb - 3qx \dots\dots\dots; M_{AB} = \frac{29}{10} qbx_1 - \frac{3}{2} qx_1^2 \dots\dots\dots; \\
 N_{CB} &= 2qb \dots\dots\dots; T_{CB} = \frac{7}{5} qb \dots\dots\dots; M_{CB} = \begin{cases} 6/5 qb^2 - 7/5 qbx_2 \\ -1/5 qb^2 + 7/5 qbx_4 \end{cases} \dots\dots\dots; \\
 N_{DC} &= 2qb \dots\dots\dots; T_{DC} = \frac{7}{5} qb \dots\dots\dots; M_{DC} = -\frac{7}{5} qbx_3 \dots\dots\dots; \\
 \varphi_D &= -\frac{43}{30} \frac{qb^3}{EI} (\Delta) \dots\dots\dots
 \end{aligned}$$

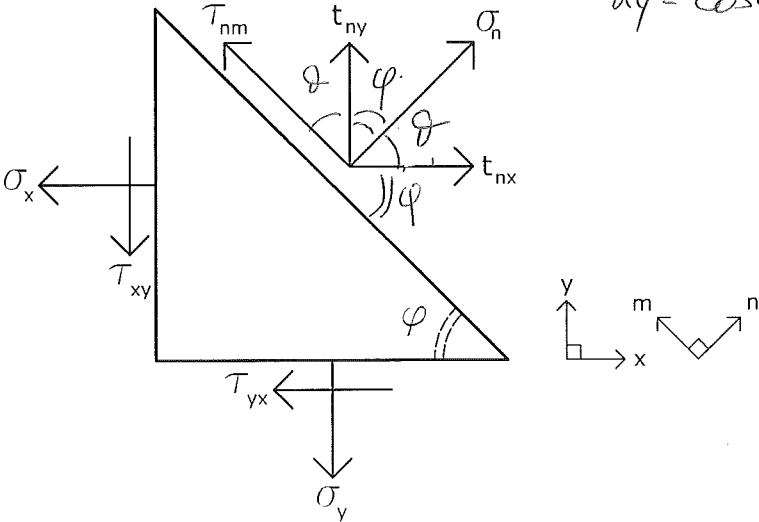
**Esercizio n. 3 (4 punti)**

Un elemento di materiale *in condizioni di equilibrio* è soggetto lungo le facce parallele agli assi *x* e *y* allo stato di sforzo (piano) caratterizzato dalle componenti di tensione  $\sigma_x$ ,  $\sigma_y$ ,  $\tau_{xy}$  e  $\tau_{yx}$ . Si chiede di determinare le componenti del vettore sforzo  $t_{nx}$  e  $t_{ny}$  sulla faccia (di normale  $\mathbf{n}$ ), ruotata di un angolo  $\varphi$  rispetto alla faccia di normale  $y$ , come indicato in Figura. Si valutino infine sulla *medesima faccia* le componenti speciali di tensione  $\sigma_n$  e  $\tau_{nm}$  riferite alle direzioni orientate  $\mathbf{n}$  e  $\mathbf{m}$ , mutuamente perpendicolari.

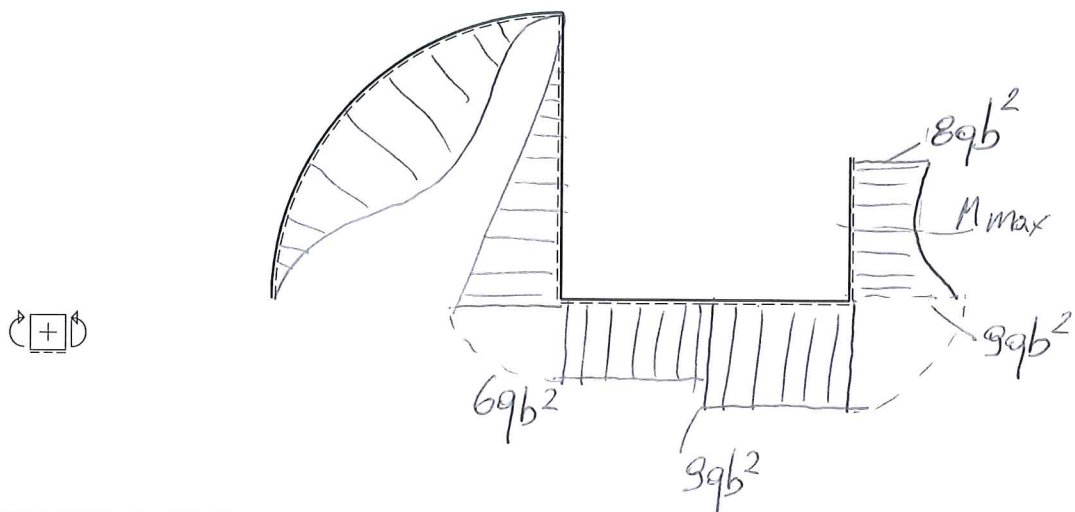
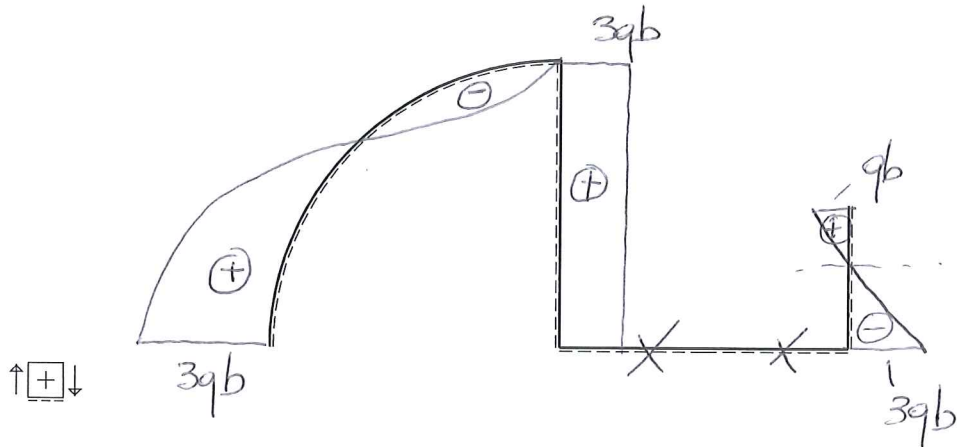
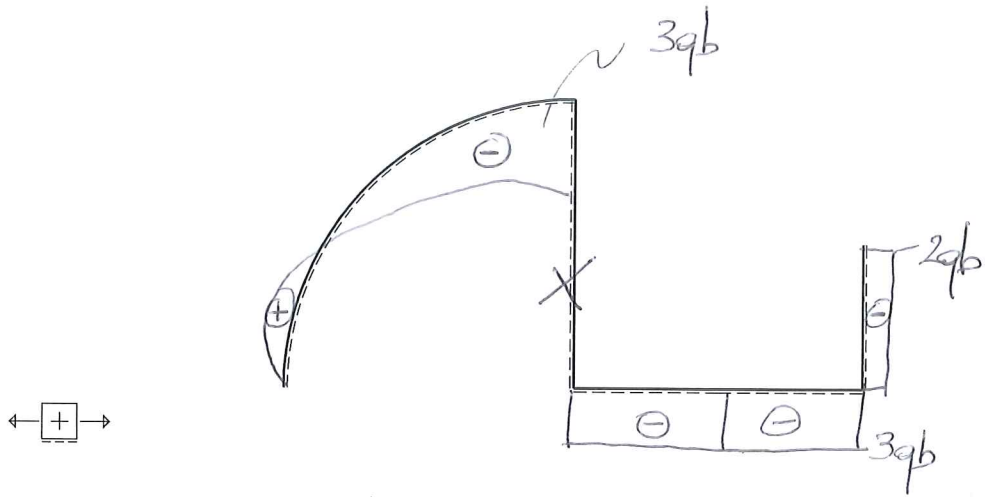
Dati:

$$\begin{aligned}
 \sigma_x &= -80 \text{ (MPa)}; \tau_{xy} = -60 \text{ (MPa)}; \\
 \sigma_y &= 100 \text{ (MPa)}; \tau_{yx} = -60 \text{ (MPa)}; \\
 \varphi &= 30^\circ \text{ (sen } \varphi = 1/2; \text{ cos } \varphi = \sqrt{3}/2).
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 \varphi + \theta &= \frac{\pi}{2} \\
 \text{sin } \theta &= \text{cos } \varphi \\
 \text{cos } \theta &= \text{sin } \varphi \\
 \text{cos}(\theta + \frac{\pi}{2}) &= -\text{sin } \theta = -\text{cos } \varphi \\
 dx &= \text{sin } \varphi & \beta_x &= -\text{cos } \varphi \\
 dy &= \text{cos } \varphi & \beta_y &= \text{sin } \varphi
 \end{aligned}$$



$$\begin{aligned}
 t_{nx} &= -40 - 30\sqrt{3} \dots\dots\dots = -91.962 \dots\dots\dots \text{ (MPa)}; t_{ny} = -30 + 50\sqrt{3} \dots\dots\dots = +56.603 \dots\dots\dots \text{ (MPa)}; \\
 \sigma_n &= 55 - 30\sqrt{3} \dots\dots\dots = +3.038 \dots\dots\dots \text{ (MPa)}; \tau_{nm} = 30 + 45\sqrt{3} \dots\dots\dots = +107.942 \dots\dots\dots \text{ (MPa)};
 \end{aligned}$$



$$\begin{aligned}
 H_A (\Rightarrow) &= \dots -3qb \dots; H_F (\Rightarrow) = \dots qb \dots; V_F (\uparrow) = \dots -2qb \dots; M_F (\curvearrowright) = \dots 8qb^2 \dots; \\
 N_{AB} &= \dots +3qb \sin \theta - 6qb \sin^2 \theta \dots; T_{AB} = \dots +3qb \cos \theta - 6qb \sin \theta \cos \theta \dots; M_{AB} = \dots +6qb^2 \sin \theta - 6qb^2 \sin^2 \theta \dots; \\
 N_{BC} &= \dots 0 \dots; T_{BC} = \dots +3qb \dots; M_{BC} = \dots 3qb^2 \dots; \\
 N_{CD} &= \dots -3qb \dots; T_{CD} = \dots 0 \dots; M_{CD} = \dots 6qb^2 \dots; \\
 N_{DE} &= \dots -3qb \dots; T_{DE} = \dots 0 \dots; M_{DE} = \dots 9qb^2 \dots; \\
 N_{FE} &= \dots -2qb \dots; T_{FE} = \begin{cases} qb - 4qx_5 \\ -3qb + 4qx_6 \end{cases} \dots; M_{FE} = \begin{cases} 8qb^2 - qbx_5 + 2qx_5^2 \\ 9qb^2 - 3qbx_6 + 2qx_6^2 \end{cases} \dots
 \end{aligned}$$

NB:  $N_{AB} = +3qb \sin \theta (1 - 2 \sin \theta)$

$T_{AB} = +3qb \cos \theta (1 - 2 \sin \theta)$

$M_{AB} = -6qb^2 \sin \theta (\sin \theta - 1)$