

Considerare la struttura in figura, composta da travi di rigidezza flessionale EJ e caricata sul tratto AB da un carico distribuito uniforme di entità q.

Calcolare le reazioni vincolari:

 $X_{D}=q\ell \{r01\}, Y_{D}=q\ell \{r02\},$ 

 $X_E = q \boldsymbol{\ell} \cdot \{r03\}, Y_E = q \boldsymbol{\ell} \cdot \{r04\}.$ 

Calcolare quindi lo sforzo normale sui tratti CD e BE,

 $N_{CD}=q\ell \cdot \{r05\},$ 

 $N_{BE}=q\boldsymbol{\ell}\cdot\{r06\},$ 

positivi se trattivi.

Esprimere in funzione del carico distribuito q i momenti flettenti sui tratti AB e CB (positivi se portate in trazione le fibre sulla sinistra del tratto ABC),

 $M_{f,AB} = q \cdot (\{r07\} \cdot x \cdot \ell + \{r08\} \cdot x^2 + \{r09\} \cdot \ell^2),$ 

 $M_{f,CB} = q \cdot (\{r10\} \cdot y \cdot \ell + \{r11\} \cdot y^2 + \{r12\} \cdot \ell^2),$ 

e sul tratto EB (positivo se portate in trazione le fibre superiori del tratto EB),

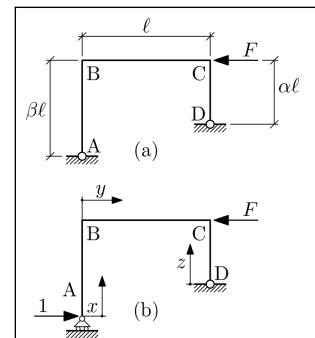
 $M_{f,EB} = q \cdot (\{r13\} \cdot z \cdot \ell + \{r14\} \cdot z^2 + \{r15\} \cdot \ell^2).$ 

Determinare infine il valore del momento flettente sulla struttura ai punti B', B" e B", nominalmente coincidenti con il punto B della struttura e pensati come appartenenti ai tratti AB, BC e BE rispettivamente,

 $\mathsf{M}_{\mathsf{f},\mathsf{B}'}=q\boldsymbol{\ell}^2 \cdot \{\mathsf{r}16\},$ 

 $M_{f.B''}=q\ell^2 \{r17\},$ 

 $M_{f.B'''}=q\ell^2 \cdot \{r18\}.$ 



$$\alpha = \frac{1+i}{4+k}, \beta = \frac{3-k+j}{5-k}$$

convenzione per i segni di Mf. si consideri positivo il momento flettente che porta a trazione le fibre interne del portale.

Considerare il portale staticamente indeterminato di figura (a), caricato da una forza *F* applicata lateralmente alla traversa.

Considerare quindi l'associata struttura principale di figura (b), completata introducendo l'opportuna reazione vincolare iperstatica in modulo <u>unitario</u>, utile come azione esploratrice per la soluzione dell'iperstatica mediante il PLV.

Detta x l'ascissa che scorre da A (x=0) a B, riportare le espressioni del momento flettente dovuto alla sola forza esterna F  $M_{fF\_AB}=F\ell\cdot(\{r19\}+\{r20\}\cdot x/\ell)$ ,

e dovuto alla sola azione esploratrice unitaria

$$M_{f1,AB}=1\ell \cdot (\{r21\}+\{r22\}\cdot x/\ell).$$

Detta y l'ascissa che scorre da B (y=0) a C, riportare le espressioni del momento flettente dovuto alla sola forza esterna F  $M_{fF,BC}=F\ell\cdot(\{r23\}+\{r24\}\cdot y/\ell)$ ,

e dovuto alla sola azione esploratrice unitaria

$$M_{f1,BC}=1\ell \cdot (\{r25\}+\{r26\}\cdot y/\ell).$$

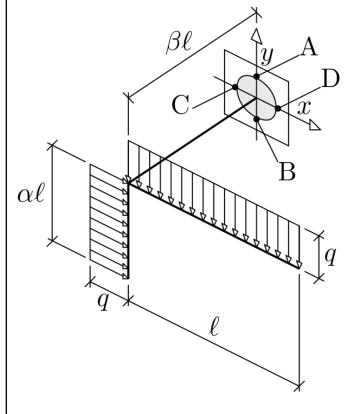
Detta z l'ascissa che scorre da D (z=0) a C, riportare le espressioni del momento flettente dovuto alla sola forza esterna F  $M_{fF,DC}=F\ell\cdot(\{r27\}+\{r28\}\cdot z/\ell)$ ,

e dovuto alla sola azione esploratrice unitaria

$$M_{f1,DC} = 1\ell \cdot (\{r29\} + \{r30\} \cdot z/\ell).$$

Noto infine che la reazione vincolare iperstatica ha espressione:

$$X_A = F \cdot (2\alpha^2(\alpha+1) + \alpha\beta) / (2\alpha^2(\alpha+1) + 2\beta^2(\beta+1) + 2\alpha\beta)$$
, calcolare in modulo il valore del momento flettente sulla struttura (a) ai punti B,  $M_{f.B} = F \ell \cdot \{r31\}$ , e C,  $M_{f.C} = F \ell \cdot \{r32\}$ .



$$\alpha = \frac{1+i}{4+k}$$
,  $\beta = \frac{3-k+j}{5-k}$ ,  $\lambda = 2+2i+j$ ,  $\ell = \lambda \cdot d$ 

Si consideri la struttura trabeiforme di figura, incastrata alla base e caricata da un'azione distribuita q sui tratti all'estremo opposto; la sezione è circolare piena di diametro d.

Calcolare (con segno) le tensioni indotte dal momento flettente ai punti A, B, C e D:

$$\sigma_{fA} = \{r33\} \cdot q/d; \ \sigma_{fB} = \{r34\} \cdot q/d \ \sigma_{fC} = \{r35\} \cdot q/d; \ \sigma_{fD} = \{r36\} \cdot q/d \ \sigma_{fD} = \{r36\} \cdot q$$

Calcolare (in modulo) le tensioni taglianti indotte dal momento torcente ai punti A, B, C e D:

$$\tau_{MtA} = \{r37\} \cdot q/d; \tau_{MtB} = \{r38\} \cdot q/d$$
  
 $\tau_{MtC} = \{r39\} \cdot q/d; \tau_{MtD} = \{r40\} \cdot q/d$ 

Calcolare (in modulo) le tensioni taglianti indotte dal taglio ai punti A, B, C e D:

$$\tau_{TA} = \{r41\} \cdot q/d; \tau_{TB} = \{r42\} \cdot q/d$$

$$\tau_{TC} = \{r43\} \cdot q/d; \tau_{TD} = \{r44\} \cdot q/d$$

Calcolare infine le tensioni principali (con segno) ai punti A e D

$$\sigma_{1A} = \{r45\} \cdot q/d; \ \sigma_{2A} = \{r46\} \cdot q/d$$
  
 $\sigma_{1D} = \{r47\} \cdot q/d; \ \sigma_{2D} = \{r48\} \cdot q/d$ 

prestando particolare attenzione alla composizione (sulle facce del cubetto, e in verso) delle componenti di tensione precedentemente determinate.

Matricola	Nome	Cognome

(scrivere questi dati ben leggibili in stampatello maiuscolo)

matricola del candidato, in particolare: l valori dei parametri binari i,j,k sono definiti sulla base delle ultime tre cifre del numero di

- i=0 se il terzultimo numero è pari o zero, i=1 se è dispari;
- j=0 se il penultimo numero è pari o zero, j=1 se è dispari;
- k=0 se l'ultimo numero è pari o zero, k=1 se è dispari.

Ad esempio, alla matricola 235**786** sono associati **i=1**, **j=0** e **k=0** 

precisione di quattro cifre significative. Si riportino i risultati normalizzati {r##} nella tabella di carta copiativa allegata, con