

Calcolo degli sforzi in * con forze baricentriche essendo * il punto medio di AB

Rappresentare sul foglio, in scala: G, assi u,v, ellisse d'inerzia, C.T.

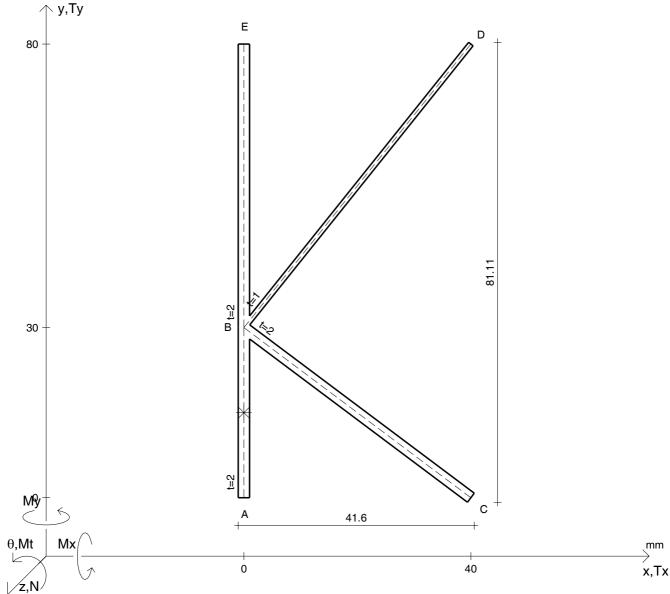
Rappresentare il cerchio di Mohr

Operare le conclusioni sulla verifica di resistenza in *

Facoltativo: rappresentare l'asse neutro e l'andamento delle tens. normali.

Facoltativo: rappresentare l'andamento delle tens. tangenziali.

| | • • | ie i aiii | damento delle teris, tangenziali. | | 0 |
|-----------------|------------|------------------|-----------------------------------|--------------------------|---------------------------|
| Ν | = 14200 N | M_{\star} | = -265000 Nmm | E | $= 200000 \text{ N/mm}^2$ |
| T_y | = 1130 N | $M_{v}^{}$ | = 125000 Nmm | G | = 77000 N/mm ² |
| Μ́ _t | = 9910 Nmm | $\sigma_{a}^{'}$ | = 220 N/mm ² | | |
| x_{G} | = | J_t | = | σ_{ls} | = |
| y_G | = | σ(N) | | σ_{lls} | = |
| u_o | = | $\sigma(M_x)$ | | σ_{ld} | = |
| V_{o} | = | $\sigma(M_y)$ | | σ_{IId} | = |
| Α | = | $\tau(M_t)_d$ | | σ_{tresca} | = |
| C_{w} | = | $\tau(T_{yc})$ | = | σ_{mises} | = |
| J_xx | = | $\tau(T_{yb})$ | d= | $\sigma_{\text{st.ven}}$ | = |
| J_{yy} | = | $\tau(T_y)_s$ | | Θ_{t} | = |
| J_{xy} | = | $\tau(T_y)_d$ | = | r_u | = |
| J_{u} | = | σ | = | r_{v} | = |
| J_v | = | $	au_{s}$ | = | r _o | = |
| α | = | $	au_{d}$ | = | J_p | = |
| _ | | 1 | 0.4.0=.0= | | |



Calcolo degli sforzi in * con forze baricentriche essendo * il punto medio di AB

Rappresentare sul foglio, in scala: G, assi u,v, ellisse d'inerzia, C.T.

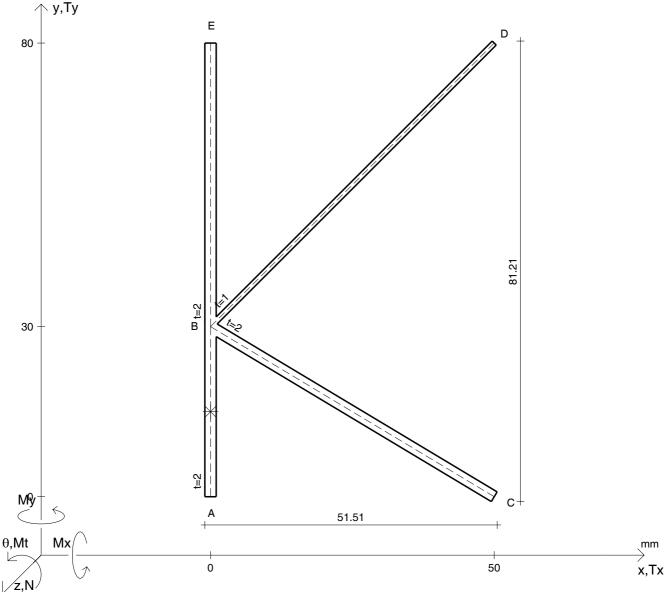
Rappresentare il cerchio di Mohr

Operare le conclusioni sulla verifica di resistenza in *

Facoltativo: rappresentare l'asse neutro e l'andamento delle tens. normali.

Facoltativo: rappresentare l'andamento delle tens. tangenziali.

| | | vo. rappresentare rai | idamento delle teris, tanț | gerizian. | 0 |
|----------------|---------------------------------|-----------------------|----------------------------|--------------------------|---------------------------|
| Ν | = 16800 N | M_{x} | = -188000 Nmm | E | $= 200000 \text{ N/mm}^2$ |
| T | _v = 953 N | M_{v} | = 190000 Nmm | G | = 77000 N/mm ² |
| M | $\hat{I}_t = 11500 \text{ Nmm}$ | $\sigma_{a}^{'}$ | $= 220 \text{ N/mm}^2$ | | |
| X ₍ | _G = | J_{t}^{n} | = | $\sigma_{\sf ls}$ | = |
| У | _G = | σ(N) | | $\sigma_{\sf lls}$ | = |
| u, | o = | $\sigma(M_x)$ | | $\sigma_{\sf ld}$ | = |
| V | _ = | $\sigma(M_y)$ | | σ_{IId} | = |
| Α | | $\tau(M_t)$ | | $\sigma_{ m tresca}$ | = |
| С | | $\tau(T_{yc}$ |) = | $\sigma_{\sf mises}$ | = |
| J, | | $	au(T_{yb}$ |) _d = | $\sigma_{\text{st.ven}}$ | = |
| J | _{/y} = | $\tau(T_{y})$ | s = | Θ_{t} | = |
| J, | _{cy} = | $\tau(T_{y})$ | _d = | $r_{\rm u}$ | = |
| J | , = | σ | = | r_{v} | = |
| J′ | , = | $	au_{	extsf{s}}$ | = | r_{o} | = |
| α | = | $	au_{\sf d}$ | = | J_{p} | = |
| _ | | | | | |



Calcolo degli sforzi in * con forze baricentriche essendo * il punto medio di AB

Rappresentare sul foglio, in scala: G, assi u,v, ellisse d'inerzia, C.T.

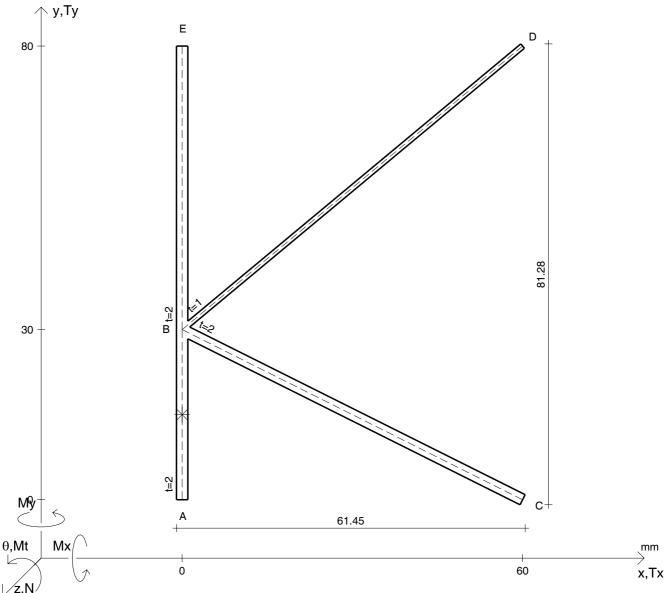
Rappresentare il cerchio di Mohr

Operare le conclusioni sulla verifica di resistenza in *

Facoltativo: rappresentare l'asse neutro e l'andamento delle tens. normali.

Facoltativo: rappresentare l'andamento delle tens. tangenziali.

| | i acollalivo, rappresenta | i e i aii | damento delle teris, tarigeriziali. | | 0 |
|-------------|---------------------------|-------------------|-------------------------------------|--------------------------|---------------------------|
| N | = 19900 N | M_{x} | = -227000 Nmm | E | $= 200000 \text{ N/mm}^2$ |
| T_y | = 843 N | M_{v} | = 271000 Nmm | G | = 77000 N/mm ² |
| $\dot{M_t}$ | = 8180 Nmm | $\sigma_{a}^{'}$ | = 220 N/mm ² | | |
| x_{G} | = | J_t | = | $\sigma_{\sf ls}$ | = |
| y_G | = | σ(N) | = | $\sigma_{\sf IIs}$ | = |
| u_o | = | $\sigma(M_x)$ | | σ_{ld} | = |
| V_{o} | = | $\sigma(M_{v})$ | | σ_{IId} | = |
| Α | = | $\tau(M_t)_c$ | | σ_{tresca} | = |
| C_{w} | = | $\tau(T_{yc})$ | = | σ_{mises} | |
| J_xx | = | $\tau(T_{yb})$ | | $\sigma_{\text{st.ven}}$ | = |
| J_{yy} | = | $\tau(T_{y})_{s}$ | , = | Θ_{t} | = |
| J_{xy} | = | $\tau(T_y)_d$ | _I = | r_u | = |
| J_{u} | = | σ | = | r_v | = |
| J_v | = | $	au_{\sf s}$ | = | r_{o} | = |
| α | = | $	au_{d}$ | = | J_p | = |
| | | 11 8 411 | 040505 | | |



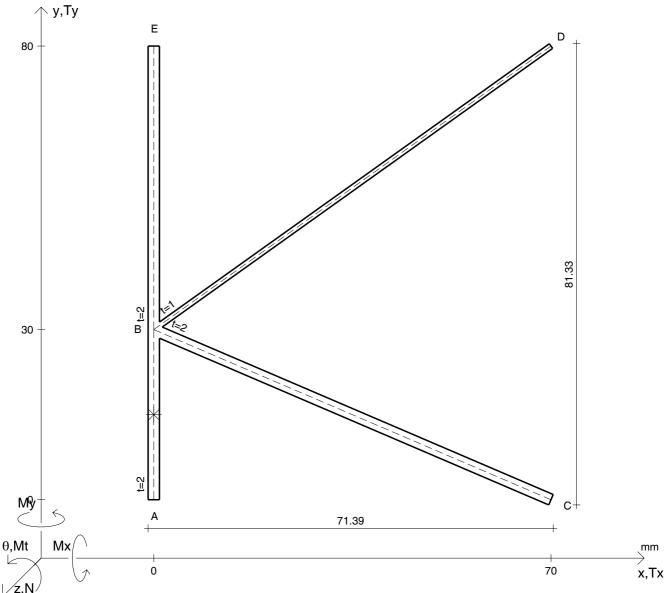
Rappresentare il cerchio di Mohr

Operare le conclusioni sulla verifica di resistenza in *

Facoltativo: rappresentare l'asse neutro e l'andamento delle tens. normali.

Facoltativo: rappresentare l'andamento delle tens. tangenziali.

| | • • | | 9 | | |
|----------|------------|-------------------|-------------------------|--------------------------|--------------------------|
| N | = 23200 N | M_x | = -270000 Nmm | E | = 200000 N/mm |
| T_v | = 476 N | $M_{v}^{}$ | = 369000 Nmm | G | $= 77000 \text{ N/mm}^2$ |
| M_t | = 9810 Nmm | σ_{a}^{y} | = 220 N/mm ² | | |
| x_G | = | J_t | = | $\sigma_{\sf ls}$ | = |
| y_G | = | σ(N) | = | $\sigma_{\sf IIs}$ | = |
| u_o | = | $\sigma(M_x)$ |) = | σ_{Id} | = |
| V_{o} | = | $\sigma(M_y)$ | | σ_{IId} | = |
| Α | = | $\tau(M_t)_c$ | ₁ = | σ_{tresca} | = |
| C_{w} | = | $\tau(T_{yc})$ | = | σ_{mises} | = |
| J_xx | = | $\tau(T_{yb})$ | l _d = | $\sigma_{\text{st.ven}}$ | |
| J_{yy} | = | $\tau(T_y)_s$ | , = | Θ_{t} | = |
| J_{xy} | = | $\tau(T_y)_d$ | _I = | r_u | = |
| J_{u} | = | σ | = | r_v | = |
| J_v | = | $	au_{	extsf{s}}$ | = | r_{o} | = |
| α | = | $	au_{d}$ | = | J_p | = |
| | | 11 8 411 | 040505 | | |



Calcolo degli sforzi in * con forze baricentriche essendo * il punto medio di AB

Rappresentare sul foglio, in scala: G, assi u,v, ellisse d'inerzia, C.T.

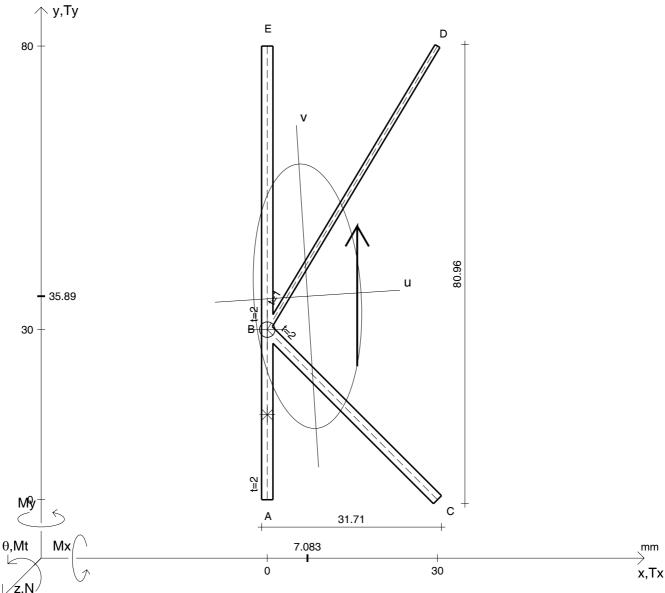
Rappresentare il cerchio di Mohr

Operare le conclusioni sulla verifica di resistenza in *

Facoltativo: rappresentare l'asse neutro e l'andamento delle tens. normali.

Facoltativo: rappresentare l'andamento delle tens. tangenziali.

| | i acollativo. ia | appresentare i anuamento delle teris, tangenzio | all. | 0 |
|-------------|-------------------------|---|--------------------------|---------------------------|
| Ν | = 16600 N | $M_{x} = -318000 \text{ Nmm}$ | Ε | $= 200000 \text{ N/mm}^2$ |
| T_{y} | = 468 N | $M_{y} = 486000 \text{ Nmm}$ | G | $= 77000 \text{ N/mm}^2$ |
| $\dot{M_t}$ | = 11600 Nmm | $\sigma_a^y = 220 \text{ N/mm}^2$ | | |
| x_{G} | = | $J_t =$ | $\sigma_{\sf ls}$ | = |
| y_G | = | $\sigma(N) =$ | $\sigma_{\sf lls}$ | = |
| u_o | = | $\sigma(M_x) =$ | $\sigma_{\sf ld}$ | = |
| V_{o} | = | $\sigma(M_y) =$ | σ_{IId} | = |
| Α | = | $\tau(M_t)_d =$ | $\sigma_{ m tresca}$ | _a = |
| C_{w} | = | $\tau(T_{yc}) =$ | σ_{mises} | |
| J_{xx} | = | $\tau(T_{yb})_{d}=$ | $\sigma_{\text{st.ver}}$ | n = |
| J_{yy} | = | $\tau(T_y)_s =$ | θ_{t} | = |
| J_{xy} | = | $\tau(T_y)_d =$ | $r_{\rm u}$ | = |
| J_{u} | = | σ = | r_{v} | = |
| J_v | = | τ_s = | r_{o} | = |
| α | = | τ_{d} = | J_p | = |
| <u></u> | Adalfa Zavalani Dasai E | Dallia and a all Milana and 04 05 07 | | |



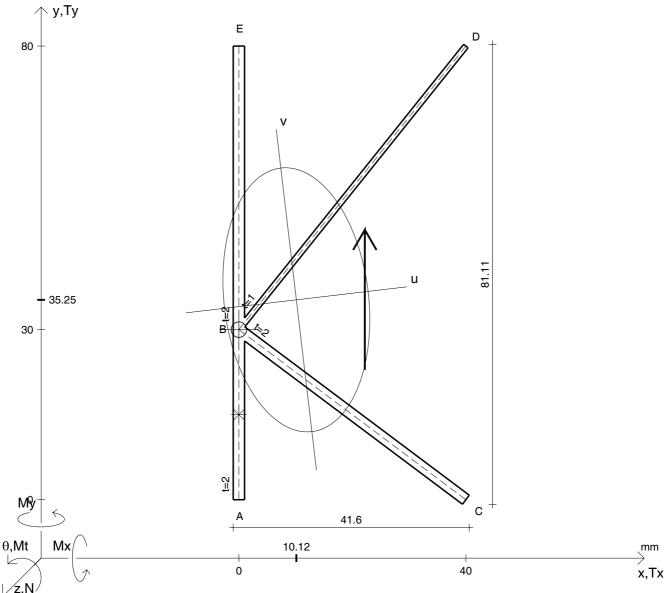
Rappresentare il cerchio di Mohr

Operare le conclusioni sulla verifica di resistenza in *

Facoltativo: rappresentare l'asse neutro e l'andamento delle tens. normali.

Facoltativo: rappresentare l'andamento delle tens. tangenziali.

| | | i aconanyo, rappicacina | ic ranc | annonio delle teris, tarigeriziani. | | |
|---|-----------------|-----------------------------------|------------------|--|--------------------------|---------------------------|
| ١ | ١ | = 14200 N | M_{\star} | = -265000 Nmm | E | $= 200000 \text{ N/mm}^2$ |
| 7 | Γ,, | = 1130 N | M_{v} | = 125000 Nmm | G | $= 77000 \text{ N/mm}^2$ |
| Ν | ۸, | = 9910 Nmm | $\sigma_{a}^{'}$ | = 220 N/mm ² | | |
| X | G | = 7.083 mm | J, | = 345.9 mm ⁴ | σ_{ls} | = 184.3 N/mm ² |
| | 'G | = 35.89 mm | σ(N) | $= 46.84 \text{ N/mm}^2$ | $\sigma_{\sf lls}$ | $= -61.87 \text{ N/mm}^2$ |
| | 1 ^o | = -7.45 mm | $\sigma(M_x)$ | $= 37.91 \text{ N/mm}^2$ | σ_{Id} | = 178.8 N/mm ² |
| | ' ₀ | = -5.416 mm | $\sigma(M_v)$ | = 37.69 N/mm ² | σ_{IId} | $= -56.35 \text{ N/mm}^2$ |
| | ٩ | $= 303.2 \text{ mm}^2$ | $\tau(M_t)_d$ | = 57.3 N/mm ² | σ_{tresca} | = 246.2 N/mm ² |
| (| C_{w} | = 0.5878-6 mm ⁶ | $\tau(T_{vc})$ | = 3.209 N/mm ² | σ_{mises} | $= 221.8 \text{ N/mm}^2$ |
| | J _{xx} | = 164871 mm ⁴ | $\tau(T_{vb})$ | _d = 46.28 N/mm ² | $\sigma_{\rm st.ven}$ | $= 202.8 \text{ N/mm}^2$ |
| | J _{yy} | = 27737 mm ⁴ | $\tau(T_v)_s$ | = -43.07 N/mm ² | θ_{t} | = 0.6726 / m |
| | I_{xy} | = -8945 mm ⁴ | | = 49.49 N/mm ² | ru | = 23.36 mm |
| · |),, | = 165452 mm ⁴ | σ | = 122.4 N/mm ² | r _v | = 9.465 mm |
| Ų | J _v | = 27156 mm ⁴ | $	au_{ m s}$ | $= -100.4 \text{ N/mm}^2$ | r _o | = 26.84 mm |
| C | - | = 0.06486 | | = 106.8 N/mm ² | J_p | = 218329 mm ⁴ |
| (| @ Ad | lolfo Zavelani Rossi, Politecnico | di Mila | | • | |
| | | | | | | |



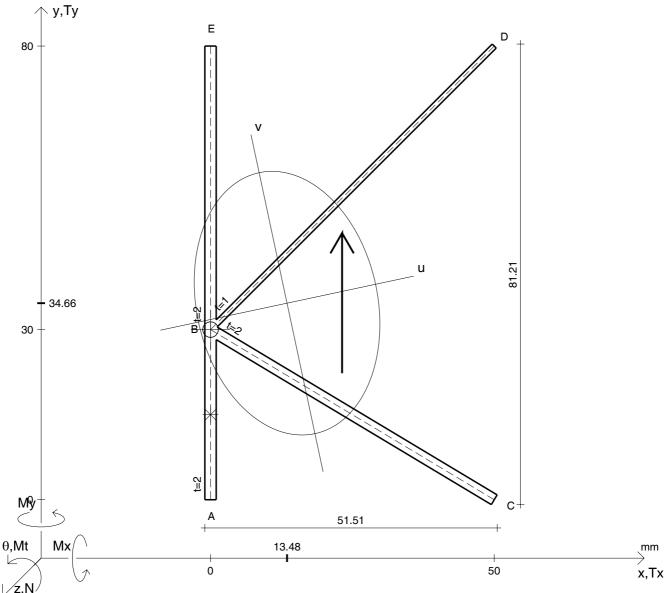
Rappresentare il cerchio di Mohr

Operare le conclusioni sulla verifica di resistenza in *

Facoltativo: rappresentare l'asse neutro e l'andamento delle tens. normali.

Facoltativo: rappresentare l'andamento delle tens. tangenziali.

| | i acollativo, rappresentare i andamento delle tens, tangenziali. | | | | | | |
|-------------------------|--|------------------|--|--------------------------|---------------------------|--|--|
| Ν | = 16800 N | M_{\star} | = -188000 Nmm | Ε | $= 200000 \text{ N/mm}^2$ | | |
| T_v | = 953 N | $M_{v}^{}$ | = 190000 Nmm | G | = 77000 N/mm ² | | |
| Ḿ, | = 11500 Nmm | $\sigma_{a}^{'}$ | $= 220 \text{ N/mm}^2$ | | _ | | |
| x_{G} | = 10.12 mm | J, | = 368 mm ⁴ | $\sigma_{\sf ls}$ | = 191.3 N/mm ² | | |
| y_G | = 35.25 mm | σ(N) | = 51.85 N/mm ² | $\sigma_{\sf IIs}$ | $= -72.12 \text{ N/mm}^2$ | | |
| u _o | = -10.67 mm | $\sigma(M_x)$ | = 25.11 N/mm ² | σ_{ld} | = 186.8 N/mm ² | | |
| v _o | = -4.027 mm | $\sigma(M_v)$ | $= 42.24 \text{ N/mm}^2$ | σ_{IId} | $= -67.62 \text{ N/mm}^2$ | | |
| Ă | = 324 mm ² | $\tau(M_t)_d$ | = 62.5 N/mm ² | σ_{tresca} | = 263.4 N/mm ² | | |
| C_{w} | = 0.1044-7 mm ⁶ | $\tau(T_{vc})$ | = 2.533 N/mm ² | σ_{mises} | = 235.8 N/mm ² | | |
| $J_{xx}^{"}$ | = 175766 mm ⁴ | $\tau(T_{vb})$ | _d = 52.44 N/mm ² | $\sigma_{\rm st.ven}$ | = 212.9 N/mm ² | | |
| J_{yy}^{x} | = 54269 mm ⁴ | $\tau(T_v)_s$ | = -49.9 N/mm ² | θ_{t} | = 0.7463 / m | | |
| $J_{xy}^{\prime\prime}$ | = -14532 mm ⁴ | | = 54.97 N/mm ² | r_u | = 23.4 mm | | |
| J_{u}^{n} | = 177480 mm ⁴ | σ | = 119.2 N/mm ² | r _v | = 12.74 mm | | |
| $J_{v}^{"}$ | = 52555 mm ⁴ | $\tau_{ m s}$ | = -112.4 N/mm ² | r_0 | = 28.98 mm | | |
| α | = 0.1174 | $	au_{ m d}$ | = 117.5 N/mm ² | J_{D} | = 272176 mm ⁴ | | |
| @ Ac | lolfo Zavolani Possi Politoonico | di Mila | | r | | | |



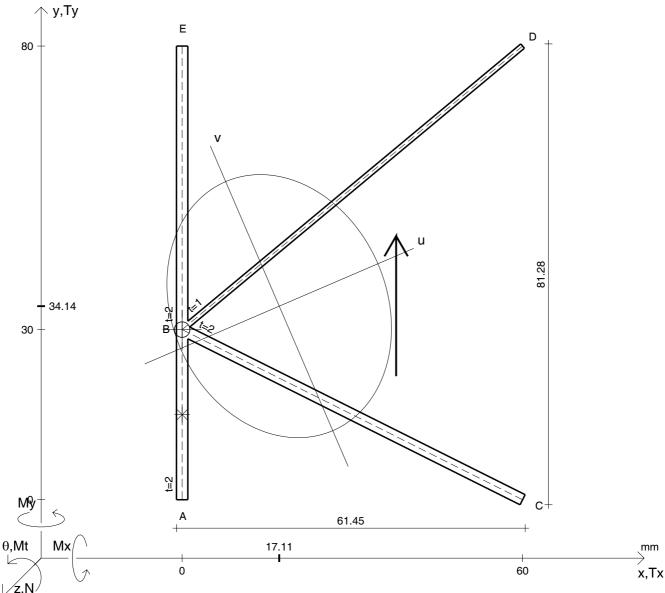
Rappresentare il cerchio di Mohr

Operare le conclusioni sulla verifica di resistenza in *

Facoltativo: rappresentare l'asse neutro e l'andamento delle tens. normali.

Facoltativo: rappresentare l'andamento delle tens. tangenziali.

| | i acoltativo, rappresentare i andamento delle tens, tangenziali. | | | | | | |
|-------------------------|--|--|-----------------------|--------------------------------------|--|--|--|
| Ν | = 19900 N | $M_{x} = -227000 \text{ Nmm}$ | E | $= 200000 \text{ N/mm}^2$ | | | |
| T_v | = 843 N | $M_{v} = 271000 \text{ Nmm}$ | G | $= 77000 \text{ N/mm}^2$ | | | |
| Ḿ, | = 8180 Nmm | $\sigma_a' = 220 \text{ N/mm}^2$ | | _ | | | |
| x_{G} | = 13.48 mm | $J_{t} = 392.4 \text{ mm}^4$ | $\sigma_{\sf ls}$ | = 187.6 N/mm ² | | | |
| y_{G} | = 34.66 mm | $\sigma(N) = 57.29 \text{ N/mm}^2$ | $\sigma_{\sf lls}$ | $= -55.14 \text{ N/mm}^2$ | | | |
| u_{o} | = -14.16 mm | $\sigma(M_x) = 28.22 \text{ N/mm}^2$ | σ_{ld} | = 184.2 N/mm ² | | | |
| v _o | = -1.74 mm ₋ | $\sigma(M_{v}) = 46.99 \text{ N/mm}^{2}$ | σ_{IId} | $= -51.66 \text{ N/mm}^2$ | | | |
| Ă | $= 347.3 \text{ mm}^2$ | $\tau(M_t)_d = 41.69 \text{ N/mm}^2$ | $\sigma_{\rm tresca}$ | $_{a} = 242.8 \text{ N/mm}^{2}$ | | | |
| C_{w} | = 0.5071-6 mm ⁶ | $\tau(T_{vc}) = 2.091 \text{ N/mm}^2$ | $\sigma_{\rm mises}$ | $\frac{1}{3} = 220.5 \text{ N/mm}^2$ | | | |
| $J_{xx}^{"}$ | = 187703 mm ⁴ | $\tau(T_{vb})_{d} = 57.93 \text{ N/mm}^2$ | $\sigma_{\rm st,ver}$ | $_{1} = 204.1 \text{ N/mm}^{2}$ | | | |
| J_{yy}^{∞} | = 92961 mm ⁴ | $\tau(T_{v})_{s} = -55.84 \text{ N/mm}^{2}$ | θ_{t} | = 0.6469 /m | | | |
| $J_{xy}^{\prime\prime}$ | = -21207 mm ⁴ | $\tau(T_{\rm v})_{\rm d} = 60.03 \text{ N/mm}^2$ | $r_{\rm u}$ | = 23.53 mm | | | |
| J_{u}^{n} | = 192233 mm ⁴ | $\sigma = 132.5 \text{ N/mm}^2$ | r _v | = 15.96 mm | | | |
| $J_{v}^{"}$ | = 88431 mm ⁴ | $\tau_{\rm s} = -97.54 \text{ N/mm}^2$ | r _o | = 31.81 mm | | | |
| α | = 0.2105 | $\tau_{\rm d}$ = 101.7 N/mm ² | $J_{\rm p}$ | = 351353 mm ⁴ | | | |
| @ A | dolfo Zavelani Rossi, Politecnico | di Milano, vers.24.05.07 | I- | | | | |



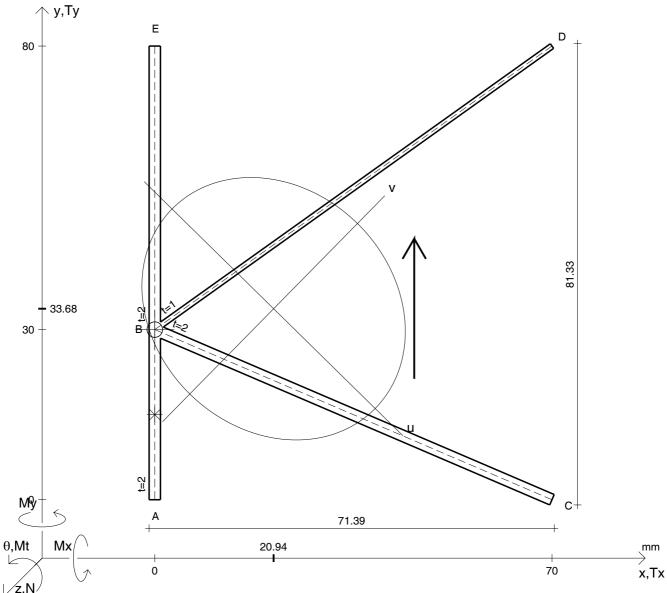
Rappresentare il cerchio di Mohr

Operare le conclusioni sulla verifica di resistenza in *

Facoltativo: rappresentare l'asse neutro e l'andamento delle tens. normali.

-acoltativo: rappresentare l'andamento delle tens, tangenziali,

| | Facoltativo: rappresenta | re l'an | damento delle tens. tangenziali. | | _ |
|----------------|----------------------------|-------------------|--|--------------------------|----------------------------|
| N | = 23200 N | M_x | = -270000 Nmm | Ε | $= 200000 \text{ N/mm}^2$ |
| T_v | = 476 N | M_{v} | = 369000 Nmm | G | = 77000 N/mm ² |
| M _t | = 9810 Nmm | $\sigma_{a}^{'}$ | $= 220 \text{ N/mm}^2$ | | |
| x_{G} | = 17.11 mm | J_t^{-} | = 418.3 mm ⁴ | σ_{ls} | = 185.9 N/mm ² |
| y_{G} | = 34.14 mm | σ(N) | = 62.32 N/mm ² | $\sigma_{\sf lls}$ | = -40.66 N/mm ² |
| u_o | = -17.35 mm | $\sigma(M_x)$ | = 31.23 N/mm ² | $\sigma_{\sf ld}$ | = 184.2 N/mm ² |
| v _o | = 2.955 mm | $\sigma(M_v)$ | = 51.71 N/mm ² | σ_{IId} | = -38.98 N/mm ² |
| Α | = 372.3 mm ² | $\tau(M_t)_d$ | ₁ = 46.91 N/mm ² | σ_{tresca} | = 226.6 N/mm ² |
| C_{w} | = 0.1157-5 mm ⁶ | | = 1.101 N/mm ² | σ_{mises} | = 209.2 N/mm ² |
| J_{xx} | = 200296 mm ⁴ | $\tau(T_{vb})$ | _d = 38.94 N/mm ² | $\sigma_{\text{st.ven}}$ | = 198.1 N/mm ² |
| J_{yy} | = 145789 mm ⁴ | | = -37.83 N/mm ² | θ_{t} | = 0.5574 / m |
| J_{xy}^{r} | = -28741 mm ⁴ | $\tau(T_{v})_{d}$ | ₁ = 40.04 N/mm ² | r_u | = 23.9 mm |
| J_{u} | = 212651 mm ⁴ | σ΄ | = 145.3 N/mm ² | r_v | = 18.93 mm |
| J_{v} | = 133434 mm ⁴ | $	au_{s}$ | = -84.74 N/mm ² | r_{o} | = 35.21 mm |
| α | = 0.406 | $	au_{\sf d}$ | = 86.95 N/mm ² | J_p | = 461388 mm ⁴ |
| ~ · · | | | 0.4.05.05 | • | |



Rappresentare il cerchio di Mohr

Operare le conclusioni sulla verifica di resistenza in *

Facoltativo: rappresentare l'asse neutro e l'andamento delle tens. normali.

Facoltativo: rappresentare l'andamento delle tens. tangenziali.

| | i aconanyo, rappicacina | ic rain | admente dene tens. tangenzian. | | |
|-------------------------|-----------------------------------|------------------|--|--------------------------|---------------------------|
| N | = 16600 N | M_{\star} | = -318000 Nmm | E | $= 200000 \text{ N/mm}^2$ |
| T_v | = 468 N | $\hat{M_{v}}$ | = 486000 Nmm | G | $= 77000 \text{ N/mm}^2$ |
| M,₊ | = 11600 Nmm | $\sigma_{a}^{'}$ | $= 220 \text{ N/mm}^2$ | | |
| x _G | = 20.94 mm | J, ¨ | = 445.1 mm ⁴ | σ_{ls} | = 183.7 N/mm ² |
| y_{G} | = 33.68 mm | σ(N) | $= 41.67 \text{ N/mm}^2$ | $\sigma_{\sf lls}$ | $= -51.39 \text{ N/mm}^2$ |
| u _o | = -12.36 mm | $\sigma(M_x)$ | $= 34.24 \text{ N/mm}^2$ | σ_{ld} | $= 182.1 \text{ N/mm}^2$ |
| v _o | = -17.3 mm | $\sigma(M_v)$ | $= 56.44 \text{ N/mm}^2$ | σ_{IId} | $= -49.72 \text{ N/mm}^2$ |
| A | $= 398.3 \text{ mm}^2$ | $\tau(M_t)_d$ | = 52.12 N/mm ² | σ_{tresca} | = 235.1 N/mm ² |
| C_{w} | = 0.7722-5 mm ⁶ | $\tau(T_{vc})$ | = 1.01 N/mm ² | σ_{mises} | $= 214.1 \text{ N/mm}^2$ |
| $J_{xx}^{"}$ | = 213320 mm ⁴ | | _d = 44.04 N/mm ² | $\sigma_{\rm st,ven}$ | = 199.1 N/mm ² |
| J_{yy}^{n} | = 214595 mm ⁴ | | = -43.03 N/mm ² | θ_{t} | = 0.6244 / m |
| $J_{xy}^{\prime\prime}$ | = -36958 mm ⁴ | | = 45.05 N/mm ² | ru | = 21.08 mm |
| J., | = 176994 mm ⁴ | σ | $= 132.4 \text{ N/mm}^2$ | r, | = 25.1 mm |
| $J_{v}^{"}$ | = 250920 mm ⁴ | τ_{s} | $= -95.15 \text{ N/mm}^2$ | r _o | = 39.07 mm |
| α | = -0.7768 | $	au_{\sf d}$ | = 97.17 N/mm ² | $\tilde{J_{p}}$ | $= 608001 \text{ mm}^4$ |
| @ Ac | dolfo Zavelani Rossi, Politecnico | di Mila | | • | |
| | | | | | |