## **Toetsvoorblad**



Naam Student:	
Studentnummer:_	

Opleiding Mechatro		Toetsnaam: ME-MECCON1-19 Sterkteleer	
Opsteller: Tweede lezer:	Olivier Potma/Frieda Woldhek Hugo Makkink	Datum: Tijd:	woensdag 20 april 2022 14:15 - 15:45
Groep: Module:	ME-MECCON1-19	Aantal bladzijden: 11 (inclusief voorblad) Aantal vragen: 4	

Bij deze toets worden verstrekt:	
☐ Gelinieerd papier	□ Opgavenbladen met ruimte om de
☐ Ruitjes papier	vragen te beantwoorden
⊠ Kladpapier	☐ Antwoordformulier ABCDE
☐ Omslag voor gemaakt tentamen	☐ Antwoordformulier Ja/Nee
Overig:	☐ Antwoordformulier Ja/Nee/Vraagteken
☐ Bijlage(n):	· · · · · · ·
, , ,	
Toegestane eigen hulpmiddelen bij het maken van	deze toets:
⊠ Eenvoudige rekenmachine	☐ Eigen aantekeningen:
☐ Grafische rekenmachine	☐ Boeken/dictaten:
☐ Computer	
☐ Formuleblad(en):	
· · · <del></del>	
Opmerkingen:	
ALLEEN het AANGEHECHT FORMULEBLAD is toegest	aan. Noteer je berekeningen en antwoorden op het
toetsblad. Kladpapier hoef je niet in te leveren.	
Cesuur (voorlopig):	
<u> 100 punten, 55 punten = 5,5</u>	
In te leveren door student bij surveillant:	
$\square$ Alle documenten voorzien van naam en studentr	nummer, per document gesorteerd
oxtimes Alle documenten voorzien van naam en studentr	nummer, per student gesorteerd (in omslag)

#### Belangrijk:

Voor dit tentamen gelden de regels uit de toetsregeling van het Onderwijs- en Examenreglement. Dit document is aanwezig in het toetslokaal;

Je dient zelf te controleren of je alle pagina's en vragen van dit tentamen hebt ontvangen; Dit tentamen is dubbelzijdig geprint;

Schrijf je naam en studentnummer op alle documenten.

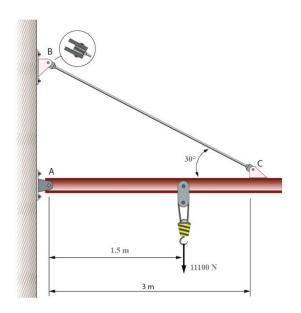
### **Vraag 1. (7 + 12 = 19 punten)**

In figuur 1 is een kraan afgebeeld. De stang BC heeft een diameter van **20 mm** en is gemaakt van een materiaal met een **E = 200 GPa**.

De stang is bij B door middel van een stalen pen bevestigd, zie bovenaanzicht bij B. De toelaatbare schuifspanning van de stalen pen is **145 MPa**.

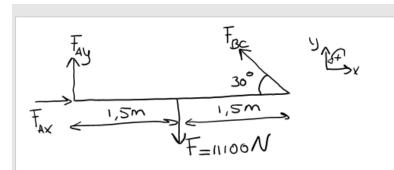
Een kettingtakel kan langs de balk AC worden verplaatst.

De takel wordt door een kracht van 11100 N belast.



Figuur 1: kraan

# berehen de Wacht in stang BC



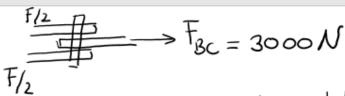
$$\sum F_x = 0$$
 en  $\sum F_y = 0$  hoeven niet

$$\sum M_{tovA}=0$$

$$\sin 30 \cdot Fbc \cdot 3 - 11100 \cdot 1,5 = 0$$

$$F_{BC} = \frac{11100 \cdot 1,5}{\sin 30 \cdot 3} = 11100 \text{ N}$$

Bereken de minimaal vereiste diameter van de pen in B indien rekening dient te worden gehouden met een veiligheidsfactor van  $V_f=1,6$ . Ga uit van een belasting in buis BC van  $F_{BC}=3000$  N [12] pnt] Schrijf je berekening en antwoord in dit vak



$$T_{\text{toel}} = \frac{145}{1,6} = 90,6 \text{ MPa}$$

$$T = \frac{D}{A}$$
  $D = 1500 N$ 

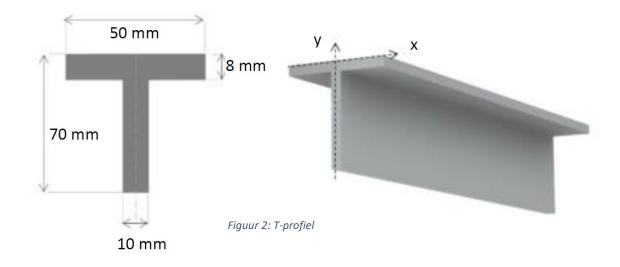
$$T = \frac{D}{A} \qquad D = 1500 N$$

$$A = \frac{D}{T} = 16,56 \text{ mm}^2$$

$$A = \pi r^2 \Rightarrow r = \sqrt{\frac{A}{\pi}} = 2.3 \text{ mm}$$

### **Vraag 2. (9 + 15 = 24 punten)**

Gegeven het T-profiel met dimensies uit figuur 2.



*a)* Bepaal het **centrum van de doorsnede** ten opzichte van de aangegeven oorsprong [9 punten] *Schrijf je berekening en antwoord in dit vak* 

aangegeven 
$$0 \Rightarrow \bar{x} = 0mm$$
  
 $\bar{y} = \frac{\sum A.y}{\sum A} = \frac{(50.8.-4) + (62.10.-39)}{(50.8) + (62.10)}$ 

$$\bar{y} = -25,3 \text{ mm}$$
  
van wege vervolguraag is  
 $\bar{x} = 25$  en  $\bar{y} = 44,7 \text{ mm}$  ook goed

b) Bepaal het Traagheidmoment  $I_x$  om de x-as door het centrum. Neem de coördinaten x=25 en y =25 als centrum. [15 pnt] Schrijf je berekening en antwoord in dit vak

assenstelsel verplaatst naar linksboven 
$$T_{x_1} = \frac{50.8^3}{12} + (50.8).(25-4)^2 = 162133,3 \text{ mm}. 178533,73 \text{ mm}$$

$$T_{x_2} = \frac{10.62^3}{12} + (10.62).(25-39)^2 = 320126,7 \text{ mm}$$

$$T_{x_3} = \frac{482260}{12} + (10.62).(25-39)^2 = 320126,7 \text{ mm}$$

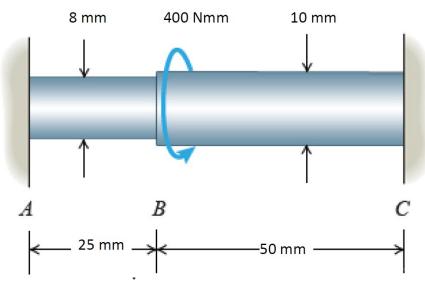
$$T_{x_4} = \frac{482260}{12} + (10.62).(25-39)^2 = 320126,7 \text{ mm}$$

De vraag kan ook gelezen worden als oorsprong ligt links onderin. In dat geval is Ix = 895460 mm^4, maar Steiner moet een hint geven dat beide zwaartepunten boven het echte zwaartepunt liggen en dat dat niet kan kloppen.

Evengoed voor deze optie ook volledige punten toekennen, want het ontbreken van de min bij y=25 mm kan voor verwarring zorgen.

Gegeven is de massieve staaf ABC (figuur 3) met **G = 72 GPa**, aan beide kanten ingeklemd.

Gebruik de afmetingen zoals gegeven in de figuur. Er werkt een koppel op de staaf ter plaatse van de overgang in diameter bij B, de waardes en richtingen zijn ook in de figuur aangegeven.



Figuur 3: Ingeklemde staaf op torsie

a) Bepaal de reactiemomenten in A en C. [18 pnt] Schrijf je berekening en antwoord in dit vak

$$PAB = PBC$$

$$TALAB = TCLOC$$

$$PAB = TL$$

$$PAB = TCLOC$$

$$TALAB = TCLOC$$

$$400 - T_A - 219,88 = 03$$
  
 $T_A = 400 - 219,88 = 180,12 Nnm$ 

b. Bereken de maximaal optredende schuifspanning ten gevolge van torsie in de staaf. Gebruik voor het maximale Torsiemoment  $T_A$ = 150 Nmm en  $T_c$ = 250 Nmm [9 pnt] Schrijf je berekening en antwoord in dit vak

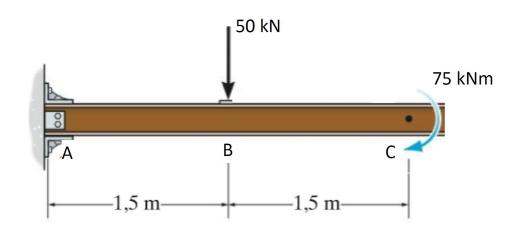
Tab = 
$$\frac{150.4}{402,1} = 1,49 \text{ MPa}$$

Tbc =  $\frac{250.5}{981,7} = 1,27 \text{ MPa}$ 

dus Tmax = 1,49 MPa doorreherPout voor JaB en JBC

### Vraag 4. (15 +15 = 30 punten)

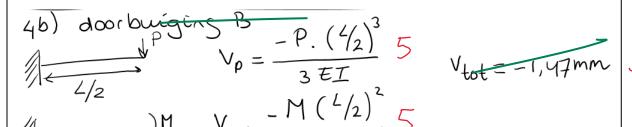
Gegeven is balk ABC (zie figuur 4). Punt A is ingeklemd, de rest hangt vrij. Bij punt B grijpt een puntbelasting aan, op punt C grijpt een koppel aan. De waardes en afmetingen staan in de figuur. De E modulus is **200 GPa.** 



Figuur 4: Balk ABC

a) Bereken het benodigde traagheidsmoment bij een maximale doorbuiging van 5 mm in punt C.
 [15 pnt] Schrijf je berekening en antwoord in dit vak

b) Bereken de **doorbuiging** die optreedt in **punt B**. Gebruik voor het traagheidsmoment  $I_x = 7.5 * 10^{-4} m^4 [15 pnt]_Schrijf je berekening en antwoord in dit vak$ 



$$\frac{50e^{3} \cdot 1.5^{3}}{3.200e^{9} \cdot 7.5e^{-4}} + \frac{75e^{3} \cdot 1.5^{2}}{2 \cdot 200e^{9} \cdot 7.5e^{-9}} = 0.937 \text{ m/m}$$

### Formuleblad bij het tentamen Sterkteleer (ME-MECCON1-19 / STERKT-T1)

Formules traagheidsmomenten:

$y_{zwaartepunt} = rac{\sum_{i=1}^{n} y_1 * A_i}{\sum_{i=1}^{n} A_i}$	Zwaartepunt
$I_x = I_y = rac{1}{4}\pi r^4$	Traagheidsmoment van cirkel
$I_{\boldsymbol{x}} = \frac{1}{12}bh^3$	Traagheidsmoment van rechthoekig vlak om de x-as
$I_y = \frac{1}{12}hb^3$	Traagheidsmoment van rechthoekig vlak om de y-as
$I_x = I_{x'} + Ad_y^2$	Traagheidsmoment rond een andere as berekenen
$J=I_p=~rac{1}{2}\pi r^4$	Polair traagheidsmoment van een cirkel

Simply Supported Beam	Slopes and Deflect	ions	
Beam	Slope	Deflection	Elastic Curve
$v$ $L$ $\theta_{\text{max}}$ $v_{\text{max}}$	$\theta_{\text{max}} = \frac{-PL^2}{16EI}$	$v_{\max} = \frac{-PL^3}{48EI}$	$v = \frac{-Px}{48EI}(3L^2 - 4x^2)$ $0 \le x \le L/2$
$\theta_1$ $\theta_2$ $A$	$\theta_1 = \frac{-Pab(L+b)}{6EIL}$ $\theta_2 = \frac{Pab(L+a)}{6EIL}$	$v \bigg _{x=a} = \frac{-Pba}{6EIL} (L^2 - b^2 - a^2)$	$v = \frac{-Pbx}{6EIL}(L^2 - b^2 - x^2)$ $0 \le x \le a$
$\frac{v}{\theta_1}$ $L$ $\frac{\theta_2}{\theta_2}$ $M_0$ $x$	$\theta_1 = \frac{-M_0 L}{6EI}$ $\theta_2 = \frac{M_0 L}{3EI}$	$v_{\text{max}} = \frac{-M_0 L^2}{\sqrt{243}EI}$ at $x = 0.5774L$	$v = \frac{-M_0 x}{6EIL} (L^2 - x^2)$
$\theta_{\max} v_{\max} x$	$\theta_{\text{max}} = \frac{-wL^3}{24EI}$	$v_{\text{max}} = \frac{-5wL^4}{384EI}$	$v = \frac{-wx}{24EI}(x^3 - 2Lx^2 + L^3)$
$ \begin{array}{c c} v & w & \theta_2 \\ \hline L & \theta_1 & L \\ \hline L & 2 \end{array} $	$\theta_1 = \frac{-3wL^3}{128EI}$ $\theta_2 = \frac{7wL^3}{384EI}$	$v \bigg _{x=L/2} = \frac{-5wL^4}{768EI}$ $v_{\text{max}} = -0.006563 \frac{wL^4}{EI}$	$v = \frac{-wx}{384EI} (16x^3 - 24Lx^2 + 9L^3)$ $0 \le x \le L/2$ $v = \frac{-wL}{384EI} (8x^3 - 24Lx^2)$
		at $x = 0.4598L$	$L/2 \le x < L $ + $17L^2x - L^3$ )
$v$ $w_0$ $v$	$\theta_1 = \frac{-7w_0 L^3}{360EI}$ $\theta_2 = \frac{w_0 L^3}{45EI}$	$v_{\text{max}} = -0.00652 \frac{w_0 L^4}{EI}$ $\text{at } x = 0.5193L$	$v = \frac{-w_0 x}{360EIL} (3x^4 - 10L^2 x^2 + 7L^4)$

Cantilevered Beam Slopes and	Deflections		
Beam	Slope	Deflection	Elastic Curve
v v v v v v v v v v v v v v v v v v v	$\theta_{\max} = \frac{-PL^2}{2EI}$	$v_{\rm max} = \frac{-PL^3}{3EI}$	$v = \frac{-Px^2}{6EI}(3L - x)$
$v_{max}$ $L$ $L$ $\theta_{max}$	$\theta_{\text{max}} = \frac{-PL^2}{8EI}$	$v_{\text{max}} = \frac{-5PL^3}{48EI}$	$v = \frac{-Px^2}{6EI} \left(\frac{1}{2}L - x\right) \qquad 0 \le x \le L/2$ $v = \frac{-PL^2}{24EI} \left(3x - \frac{1}{2}L\right)  L/2 \le x \le L$
v $v$ $v$ $v$ $v$ $v$ $v$ $v$ $v$ $v$	$\theta_{\max} = \frac{-wL^3}{6EI}$	$v_{ m max} = rac{-wL^4}{8EI}$	$v = \frac{-wx^2}{24EI}(x^2 - 4Lx + 6L^2)$
$\theta_{max}$ $M_0$ $v_{max}$	$\theta_{\max} = \frac{M_0 L}{EI}$	$v_{ m max} = rac{M_0 L^2}{2EI}$	$v = \frac{M_0 x^2}{2EI}$
v $v$ $v$ $x$ $t$	$\theta_{\text{max}} = \frac{-wL^3}{48EI}$	$v_{\text{max}} = \frac{-7wL^4}{384EI}$	$v = \frac{-wx^{2}}{24EI} \left(x^{2} - 2Lx + \frac{3}{2}L^{2}\right)$ $0 \le x \le L/2$ $v = \frac{-wL^{3}}{192EI} (4x - L/2)$ $L/2 \le x \le L$
$v_{\text{max}}$ $v_{\text{max}}$ $t$	$\theta_{\max} = \frac{-w_0 L^3}{24EI}$	$v_{\rm max} = \frac{-w_0 L^4}{30EI}$	$v = \frac{-w_0 x^2}{120EIL} (10L^3 - 10L^2 x + 5Lx^2 - x^3)$