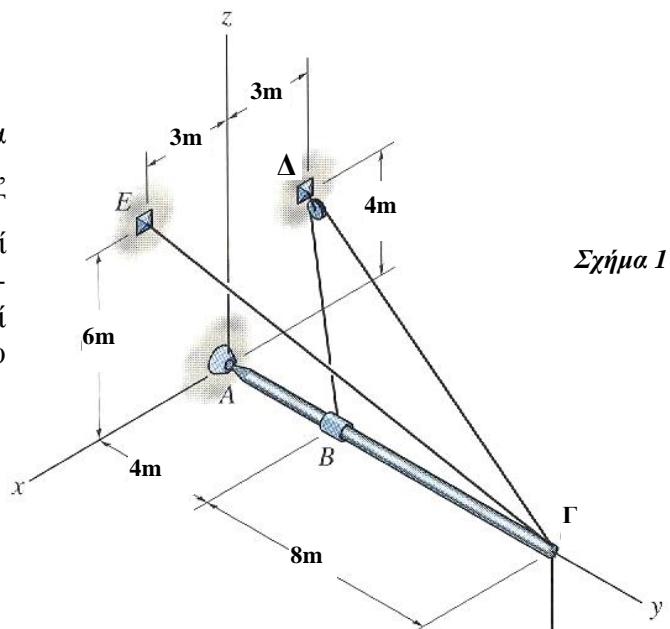




ΜΗΧΑΝΙΚΗ Ι (ΣΤΑΤΙΚΗ)
18^η σειρά ασκήσεων: Ισορροπία στο χώρο

Άσκηση 1

Η ράβδος ΑΓ του Σχ.1 στηρίζεται οριζόντια με τη βοήθεια χωρικής άρθρωσης στο Α, σχοινιού ΕΓ και σχοινιού ΒΔΓ. Το σχοινί ΕΓ έχει φέρουσα ικανότητα 1.5 kN ενώ το σχοινί ΒΔΓ έχει φέρουσα ικανότητα 1 kN. Η τροχαλία στη στήριξη Δ είναι ιδανική. Να ευρεθεί το μέγιστο επιτρεπτό βάρος του κιβωτίου που μπορεί να αναρτηθεί από το Γ.

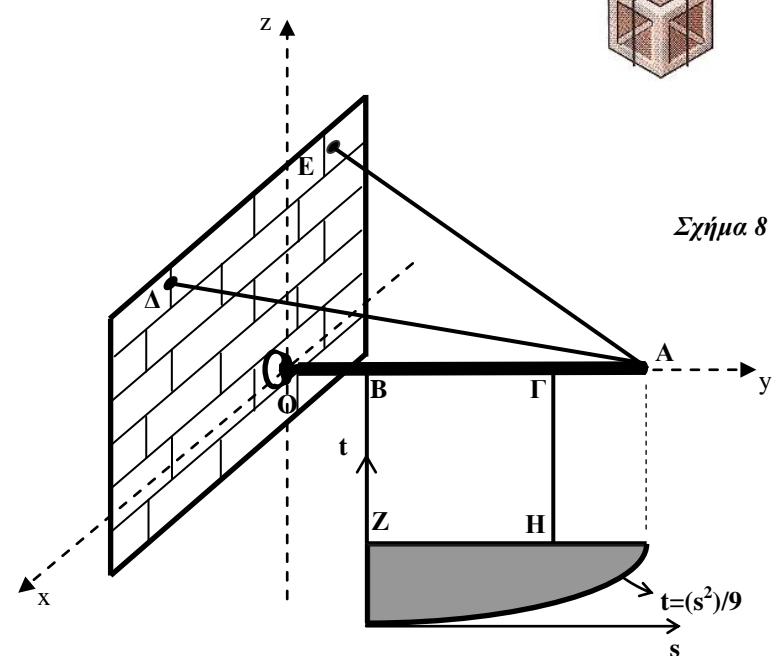


Άσκηση 2

Οριζόντιος ιστός ΟΑ (Σχ.8) βάρους 1 kN και μήκους 4 m, στηρίζεται κάθετα στον κατακόρυφο τοίχο (xz) με τη βοήθεια χωρικής άρθρωσης στο Ο(0,0,0) και δύο συρματοσχοίνων τα οποία ξεκινούν από τα σημεία Δ (2m, 0m, 2m) και Ε (-2m, 0m, 2m) του τοίχου και καταλήγουν στο άκρο Α του ιστού. Από τα σημεία Β(0, 1m, 0) και Γ(0, 3m, 0) του ιστού αναρτάται με κατακόρυφα συρματόσχοινα ΒΖ και ΓΗ επίπεδο σώμα πάχους 2cm από υλικό ειδικού βάρους γ. Γνωρίζοντας ότι όλα τα συρματόσχοινα έχουν την ίδια εφελκυστική φέρουσα ικανότητα, ίση με 2 kN:

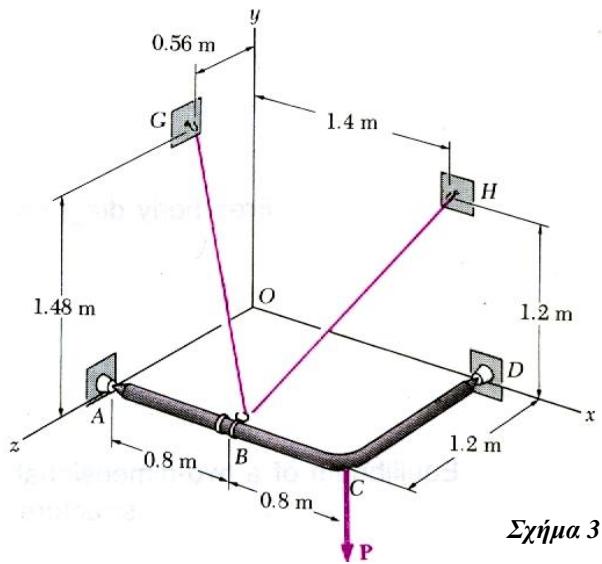
α. Ύπολογίστε τη μέγιστη επιτρεπτή τιμή του ειδικού βάρους γ του αναρτημένου σώματος.

β. Για την ως άνω τιμή του γ υπολογίστε τις αντιδράσεις στη χωρική άρθρωση στο Ο.

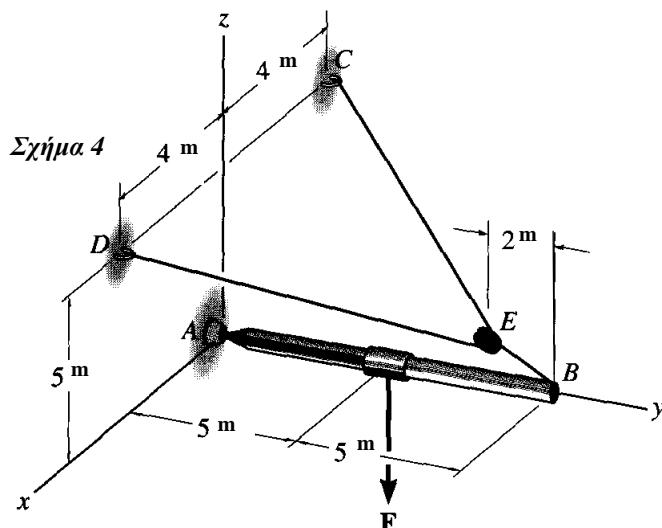


Άσκηση 3

Ο ορθογωνικός φορέας ACD (AC//Ox, DC//Oz) του Σχ.3 στηρίζεται οριζόντια με τη βοήθεια δύο χωρικών αρθρώσεων στα A και D και ενός σχοινιού GBH. Να ευρεθεί η δύναμη που καταπονεί το σχοινί αν ο φορέας θεωρηθεί αβαρής και η κατακόρυφη δύναμη P έχει μέτρο 10 kN.



Σχήμα 3



Άσκηση 5

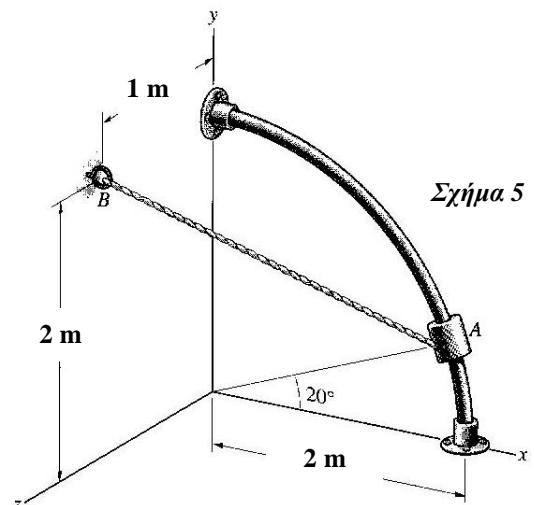
Ο αμελητέων διαστάσεων ολισθητήρας A του Σχ. 5, μάζας 100 kg, ισορροπεί επί απολύτως λείας κυκλικής ράβδου με τη βοήθεια σχοινιού AB. Να προσδιορισθούν:

- Η δύναμη που καταπονεί το σχοινί.
- Η δύναμη που ασκεί η ράβδος στον ολισθητήρα.

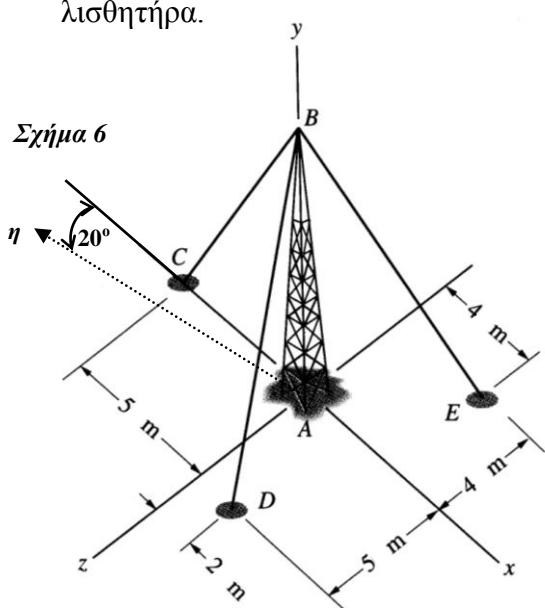
Άσκηση 4

Η αβαρής οριζόντια δοκός AB του Σχ. 4 στηρίζεται με χωρική άρθρωση στο A και συρματόσχοινο DEC αντοχής 2 kN.

- Υπολογίστε τη μέγιστη επιτρεπτή τιμή της κατακόρυφης δύναμης F.
- Για τη συγκεκριμένη τιμή της δύναμης F υπολογίστε τη συνολική δύναμη που ασκείται στην άρθρωση στο A.



Σχήμα 6



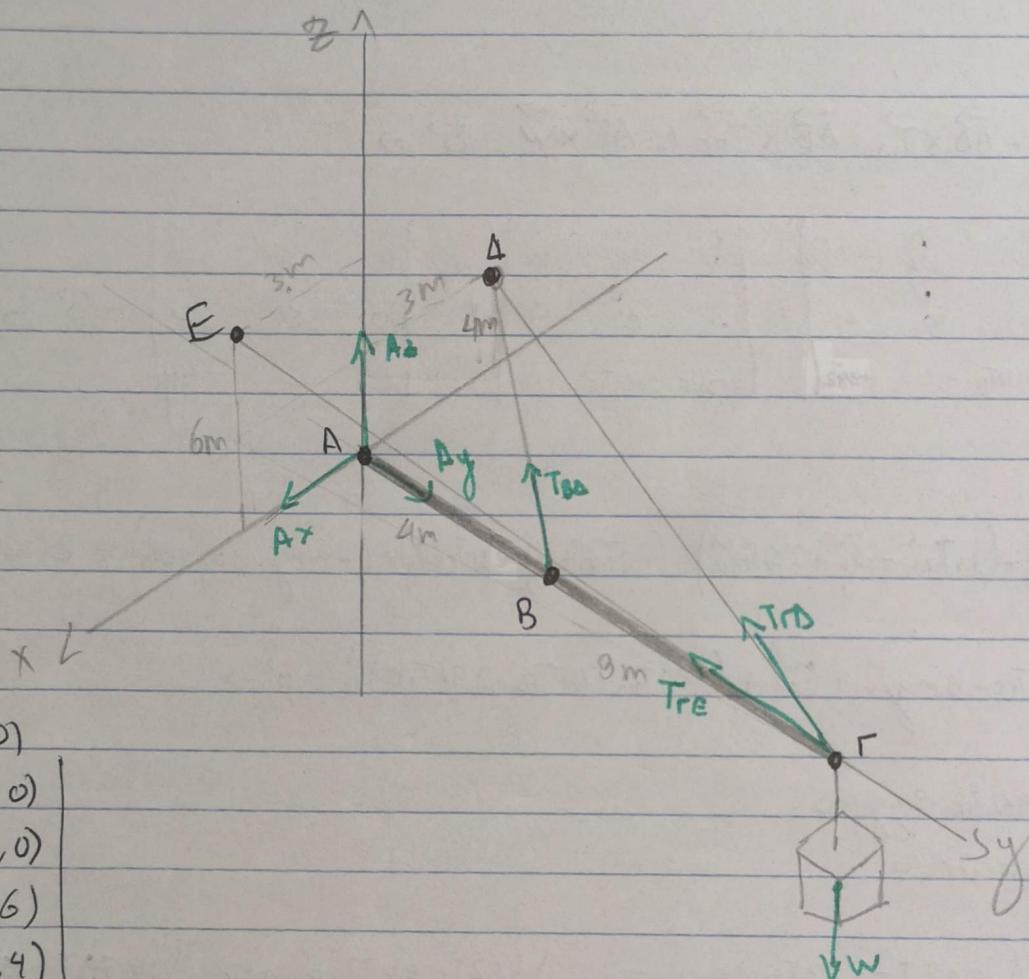
Άσκηση 6

Αβαρής ιστός AB (νοούμενος ως μονοδιάστατο σώμα), ύψους 7 m, στηρίζεται με χωρική άρθρωση στο A και τρεις ράβδους (ασκούν δύναμη αποκλειστικά κατά το μήκος τους) BC, BD, BE, όπως στο Σχ.6. Ο ιστός φορτίζεται από οριζόντια πνοή ανέμου που ασκεί δύναμη μεταβλητού μέτρου εντάσεως $q(y)=e^y$ N/m κατά την ευθεία Αη. Αν $F_{BE}=2$ kN προσδιορίστε:

- Τις αντιδράσεις στην άρθρωση A και
- Τις δυνάμεις στις ράβδους.

18 η Σερια οριζοντικής προσοντικότητας

Αριθμοί 1



$$A(0,0,0)$$

$$B(0,4,0)$$

$$\Gamma(0,8,0)$$

$$E(3,0,6)$$

$$\Delta(-3,0,4)$$

$$\vec{A} = A_x \hat{i} + A_y \hat{j} + A_z \hat{k}$$

$$0,424$$

$$0,318$$

$$\vec{FE} = 3\hat{i} - 3\hat{j} + 6\hat{k} \Rightarrow |\vec{FE}| = 10,44 \text{ m} \Rightarrow \vec{FE} = 0,29\hat{i} - 0,77\hat{j} + 0,57\hat{k}$$

$$\vec{BD} = -3\hat{i} - 4\hat{j} + 4\hat{k} \Rightarrow |\vec{BD}| = 6,4 \text{ m} \Rightarrow \vec{BD} = -0,47\hat{i} - 0,63\hat{j} + 0,63\hat{k}$$

$$\vec{FD} = -3\hat{i} - 8\hat{j} + 4\hat{k} \Rightarrow |\vec{FD}| = 9,43 \text{ m} \Rightarrow \vec{FD} = -0,32\hat{i} - 0,85\hat{j} + 0,42\hat{k}$$

Αριθμώ:

$$\vec{A} = A_x \hat{i} + A_y \hat{j} + A_z \hat{k}$$

$$\sum F_x = 0 \Rightarrow A_x + 0,29 T_{FE} - 0,47 T_{BA} - 0,32 T_{FD} = 0$$

$$\vec{T}_{FE} = 0,29 T_{FE} \hat{i} - 0,77 T_{FE} \hat{j} + 0,57 T_{FE} \hat{k}$$

$$\sum F_y = 0 \Rightarrow A_y - 0,77 T_{FE} - 0,63 T_{BA} - 0,85 T_{FD} = 0$$

$$\vec{T}_{BA} = -0,47 T_{BA} \hat{i} - 0,63 T_{BA} \hat{j} + 0,63 T_{BA} \hat{k}$$

$$\sum F_z = 0 \Rightarrow A_z + 0,57 T_{FE} + 0,63 T_{BA} + 0,42 T_{FD} - mg = 0$$

$$\vec{T}_{FD} = -0,32 T_{FD} \hat{i} - 0,85 T_{FD} \hat{j} + 0,42 T_{FD} \hat{k}$$

$$\vec{W} = 0 \hat{i} + 0 \hat{j} - mg \hat{k}$$

$$\begin{aligned}\vec{AB} &= -3\hat{i} + 0\hat{j} + 4\hat{u} \\ \vec{AE} &= 3\hat{i} + 0\hat{j} + 6\hat{u} \\ \vec{AF} &= 0\hat{i} + 8\hat{j} + 0\hat{u}\end{aligned}$$

$$\sum \vec{M}_A = \vec{0} \Rightarrow \vec{AB} \times \vec{T}_{BA} + \vec{AD} \times \vec{T}_{DA} + \vec{AE} \times \vec{T}_{FE} + \vec{AF} \times \vec{W} = \vec{0} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow \begin{vmatrix} \hat{i} & \hat{j} & \hat{u} \\ -3 & 0 & 4 \\ -0,97T_{BA} & -0,63T_{BA} & 0,63T_{BA} \end{vmatrix} + \begin{vmatrix} \hat{i} & \hat{j} & \hat{u} \\ -3 & 0 & 4 \\ -0,32T_{DA} & -0,85T_{DA} & 0,42T_{DA} \end{vmatrix} + \begin{vmatrix} \hat{i} & \hat{j} & \hat{u} \\ 3 & 0 & 6 \\ 0,23T_{FE} & -0,77T_{FE} & 0,57T_{FE} \end{vmatrix} + \begin{vmatrix} \hat{i} & \hat{j} & \hat{u} \\ 0 & 8 & 0 \\ 0 & 0 & -mg \end{vmatrix} = \vec{0} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow (2,52\vec{T}_{BA}\hat{i} + 0\hat{j} + 1,89\vec{T}_{BA}\hat{u}) + (3,4\vec{T}_{DA}\hat{i} + 0\hat{j} + 2,55\vec{T}_{DA}\hat{u}) + (4,62\vec{T}_{FE}\hat{i} + 0\hat{j} - 2,31\vec{T}_{FE}\hat{u}) + (-8mg\hat{i} + 0\hat{j} + 0\hat{u}) = \vec{0} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow (2,52\vec{T}_{BA} + 3,4\vec{T}_{DA} + 4,62\vec{T}_{FE} - 8mg)\hat{i} + 0\hat{j} + (1,89\vec{T}_{BA} + 2,55\vec{T}_{DA} - 2,31\vec{T}_{FE})\hat{u} = \vec{0} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow \begin{cases} 2,52\vec{T}_{BA} + 3,4\vec{T}_{DA} + 4,62\vec{T}_{FE} - 8mg = 0 \\ 1,89\vec{T}_{BA} + 2,55\vec{T}_{DA} - 2,31\vec{T}_{FE} = 0 \end{cases}$$

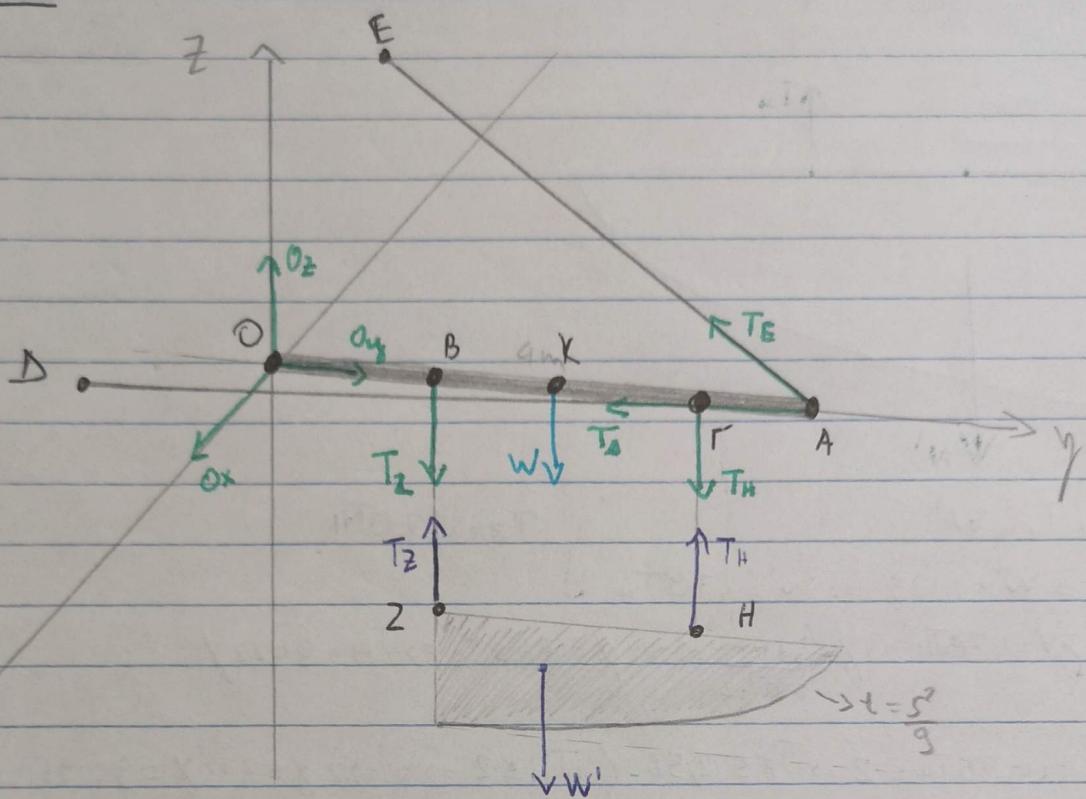
$$\text{Dfws, } T_{BA} = T_{DA} = T_{FE} \Rightarrow \begin{cases} 2,52T + 3,4T + 4,62T - 8mg = 0 \\ 1,89T + 2,55T - 2,31T = 0 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} 5,92T + 8,87T - 8mg = 0 \\ T_{FE} = 1,92T \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} 14,79T = 8mg \\ T_{FE} = 1,92T \end{cases} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow T = 0,54\text{N}$$

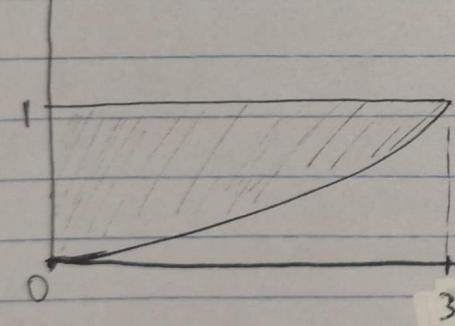
$$\text{Péreni} \left\{ \begin{array}{l} T_{FE} \leq 1,5 \\ T \leq 1 \end{array} \right. \Rightarrow \left\{ \begin{array}{l} 1,92T \leq 1,5 \\ T \leq 1 \end{array} \right. \Rightarrow \left\{ \begin{array}{l} T \leq 0,78 \text{ N} \\ T \leq 1 \end{array} \right. \Rightarrow T \leq 0,78 \text{ N} \Rightarrow 0,54\text{N} \leq 0,78 \Rightarrow W \leq 1,45 \text{ kN}$$

Apa το τέλος εντόπεντο βαθός έιναι $W_{max} = 1,45 \text{ kN}$

Amonon 2



$t \uparrow$



$$Q_t = \iint s dA = \iint s ds dt = \int_0^3 s \left(\int_{\frac{s^2}{9}}^1 dt \right) ds = \int_0^3 s [t] \Big|_{\frac{s^2}{9}}^1 ds =$$

$$= \int_0^3 s \left(1 - \frac{s^2}{9} \right) ds = \int_0^3 \left(s - \frac{s^3}{9} \right) ds = \left[\frac{s^2}{2} - \frac{s^4}{36} \right]_0^3 = \frac{9}{2} - \frac{81}{36} =$$

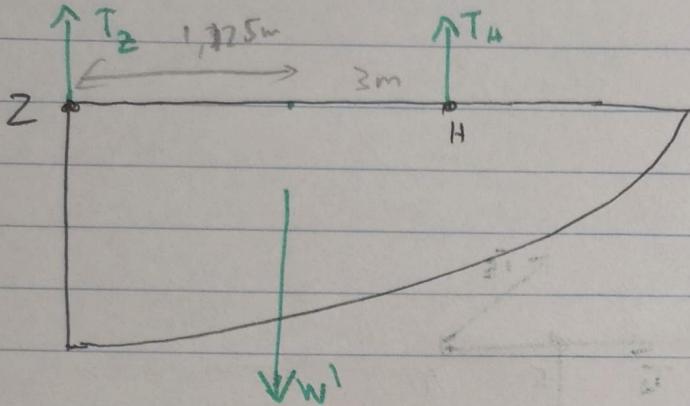
$$= 2,25 \text{ m}^3$$

$$A = 3 - \int_0^3 \frac{s^2}{9} ds = 3 - \left[\frac{s^3}{27} \right]_0^3 = 3 - 1 = 2 \text{ m}^2$$

Apa το γενικό της έναρξης έτοιμης ανάρτησης $s = \frac{Q_t}{A} \Rightarrow \frac{2,25}{2} = 1,125 \text{ m}$,

άπο $x_s = 2,125 \text{ m}$

Kärvr zu $\Delta E \Sigma$ zu evap-transpirationswerten



$$\Sigma F = 0 \Rightarrow T_Z + T_H = W'$$

$$\Sigma M_z = 0 \Rightarrow T_H \cdot 2 = W' \cdot 1,125 \Rightarrow W' = 1,78 T_H$$

$$W' = 1,78 T_H \Rightarrow \gamma = 1,78 T_H \Rightarrow \gamma = \frac{1,78}{2 \cdot 10^{-3} \cdot 2} T_H \Rightarrow \gamma = 44,5 T_H \Rightarrow T_H = 0,022 \gamma$$

$$\text{Rippe} \left\{ \begin{array}{l} T_Z \leq 2 \Rightarrow 0,78 T_H \leq 2 \Rightarrow T_H \leq 2,56 \\ T_H \leq 2 \end{array} \right\} T_H \leq 2 \Rightarrow 0,022 \gamma \leq 2 \Rightarrow \gamma \leq 90,91 \frac{\text{kN}}{\text{m}^3}$$

$$\Gamma_{1a} \quad \gamma = 90,91 \frac{\text{kN}}{\text{m}^3} \quad \text{exw} \quad W' = 90,91 \cdot 2 \cdot 10^{-2} = 1,82 \text{kN}$$

$$\text{Rippe} \quad T_H = \frac{1,82}{1,78} = 1,02 \text{kN} \Rightarrow T_Z = 0,8 \text{kN}$$

Rauhigkeit

$$\text{fxw: } A(0, 4, 0) \quad \vec{AB} = 2\hat{i} - 4\hat{j} + 2\hat{n} \Rightarrow |\vec{AB}| = 4\sqrt{m} \Rightarrow \hat{AB} = 0,41\hat{i} - 0,82\hat{j} + 0,41\hat{n}$$

$$\Delta(2, 0, 2) \quad \vec{AE} = -2\hat{i} + 4\hat{j} + 2\hat{n} \Rightarrow |\vec{AE}| = 4\sqrt{m} \Rightarrow \hat{AE} = -0,41\hat{i} + 0,82\hat{j} + 0,41\hat{n}$$

$$E(-2, 0, 2) \quad \vec{OA} = \hat{i} + 4\hat{j} + 0\hat{n}$$

$$B(0, 1, 0) \quad \vec{OB} = \hat{i} + 1\hat{j} + 0\hat{n}$$

$$\Gamma(0, 3, 0) \quad \vec{OF} = \hat{i} + 3\hat{j} + 0\hat{n}$$

$$\partial(0, 0, 0) \quad \vec{On} = \hat{i} + \hat{j} + \hat{n}$$

$$V(0, 2, 0)$$

Apa esxw:

$$\vec{T}_A = 0,41 \vec{T}_D \hat{i} - 0,82 \vec{T}_D \hat{j} + 0,41 \vec{T}_D \hat{u} \text{ kN}$$

$$\vec{T}_E = 0,41 \vec{T}_E \hat{i} - 0,82 \vec{T}_E \hat{j} + 0,41 \vec{T}_E \hat{u} \text{ kN}$$

$$\vec{o} = o_x \hat{i} + o_y \hat{j} + o_z \hat{u} \text{ kN}$$

$$\vec{T}_Z = o_i \hat{i} + o_j \hat{j} - 0,8 \hat{u} \text{ kN}$$

$$\vec{T}_H = o_i \hat{i} + o_j \hat{j} - 1,02 \hat{u} \text{ kN}$$

$$\vec{W} = o_i \hat{i} + o_j \hat{j} - 1 \hat{u}$$

$$\sum F_x = 0 \Rightarrow 0,41(\vec{T}_D + \vec{T}_E) + o_x = 0 \quad (1)$$

$$\sum F_y = 0 \Rightarrow o_y - 0,82(\vec{T}_D + \vec{T}_E) = 0 \quad (2)$$

$$\sum F_z = 0 \Rightarrow 0,41(\vec{T}_D + \vec{T}_E) + o_z - 2,82 = 0 \quad (3)$$

$$\sum M_0 = 0 \Rightarrow \vec{OB} \times \vec{T}_Z + \vec{OF} \times \vec{T}_H + \vec{OA} \times \vec{T}_E + \vec{OA} \times \vec{T}_D + \vec{Ou} \times \vec{W} - \vec{OB} \times \vec{T}_Z + \vec{OA} \times \vec{T}_H + \vec{OA}(\vec{T}_E + \vec{T}_D) + \vec{Ou} \times \vec{W} = \vec{0}$$

$$\Rightarrow \begin{vmatrix} \hat{i} & \hat{j} & \hat{u} \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & -0,8 \end{vmatrix} + \begin{vmatrix} \hat{i} & \hat{j} & \hat{u} \\ 0 & 3 & 0 \\ 0 & 0 & -1,02 \end{vmatrix} + \begin{vmatrix} \hat{u} & \hat{j} & \hat{u} \\ 0 & 4 & 0 \\ 0,41(T_D - T_E) & -0,82(T_D + T_E) & 0,41(T_H + T_E) \end{vmatrix} + \begin{vmatrix} \hat{i} & \hat{j} & \hat{u} \\ 0 & 2 & 0 \\ 0 & 0 & -1 \end{vmatrix} = \vec{0}$$

$$\Rightarrow (-0,8 \hat{i} + 0,8 \hat{j} + 0,8 \hat{u}) + (-3,08 \hat{i} + 0,8 \hat{j} + 0,8 \hat{u}) + (1,64(T_D + T_E) \hat{i} + 0,8 \hat{j} - 1,64(T_D + T_E) \hat{u}) + (-2 \hat{i} + 0,8 \hat{j} + 0,8 \hat{u})$$

$$\Rightarrow (1,64(T_D + T_E) - 3,06) \hat{i} + 0,8 \hat{j} + 1,64(T_D + T_E) \hat{u} = \vec{o} =$$

$$\Rightarrow \begin{cases} 1,64(T_D + T_E) - 5,86 = 0 \\ -1,64(T_D + T_E) = 0 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} T_D + T_E = 3,57 \\ T_D = T_E \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} 2T_D = 3,57 \\ T_D = T_E \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} T_D = 1,78 = T_E \text{ kN} \\ T_D \neq T_E \end{cases}$$

Apa (1) $\Rightarrow o_x = -0,41 \cdot 2 \bar{T}_D = -1,46 \text{ kN}$

(2) $\Rightarrow o_y = 0,82 \cdot 2 \bar{T}_D = 2,93 \text{ kN}$

(3) $\Rightarrow o_z = 2,82 - 0,41 \cdot 2 \bar{T}_D = 1,36 \text{ kN}$

Auflösung 3

H Säulen und quer zu den Achsen sind freie Flächen von Scherkräften

$$\vec{G} = \vec{BF} + \vec{BH} \text{ nach } \vec{x} \text{ zu } T.$$

$O(0,0,0)$	$\vec{BF} = -0,8i + 1,48j - 0,64k$	$\vec{G} = -0,2i + 2,68j - 1,84k \Rightarrow \vec{G} = 3,26 \text{ m}$
$A(0,0,1,2)$	$\vec{BH} = 0,6i + 1,2j - 1,2k$	$\Rightarrow \vec{G} = -0,06i + 0,82j - 0,56k$
$B(0,8,0,1,2)$		
$C(1,6,0,1,2)$	Apa exw	$\vec{AD} = 1,6i + 0j - 1,2k$
$D(1,6,0,0)$	$\vec{T} = -0,06T i + 0,82T j - 0,56T k$	$\vec{AB} = 0,8i + 0j + 0k$
$G(0,1,48,0,56)$	$\vec{A} = Ax i + Ay j + Az k$	$\vec{AC} = 1,6i + 0j + 0k$
$H(1,4,1,2,0)$	$\vec{D} = Dx i + Dy j + Dz k$	
	$\vec{P} = 0i - 10j + 0k$	

$$\sum F_x = 0 \Rightarrow Ax + Dx - 0,06T = 0$$

$$\sum F_y = 0 \Rightarrow Ay + Dy + 0,82T = 0$$

$$\sum F_z = 0 \Rightarrow Az + Dz - 0,56T = 0$$

$$\sum \vec{M}_A = \vec{0} \Rightarrow \vec{AB} \times \vec{T} + \vec{AC} \times \vec{P} + \vec{AD} \times \vec{D} = \vec{0} \Rightarrow$$

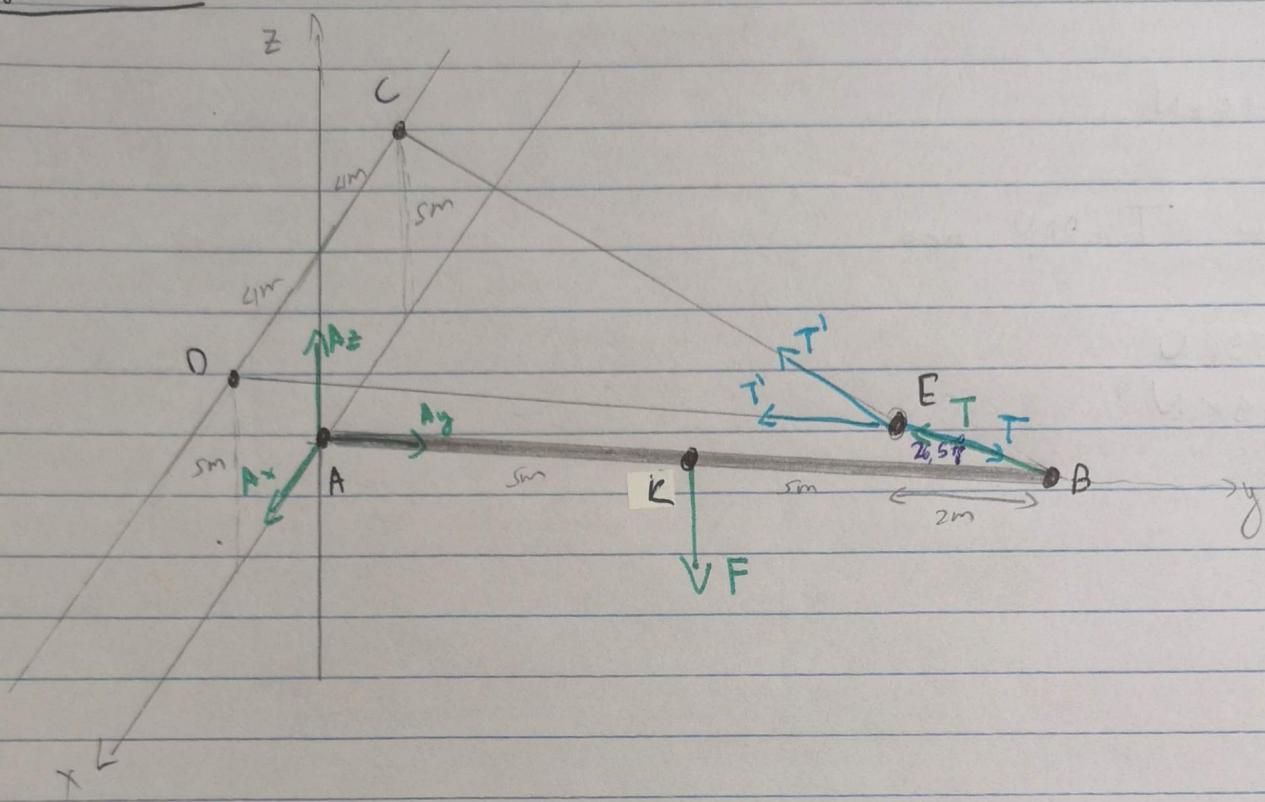
$$\Rightarrow \begin{vmatrix} i & j & k \\ 0 & 0 & 0 \\ -0,06T & 0,82T & -0,56T \end{vmatrix} + \begin{vmatrix} i & j & k \\ 1,6 & 0 & 0 \\ 0 & -10 & 0 \end{vmatrix} + \begin{vmatrix} i & j & k \\ 1,6 & 0 & -1,2 \\ Dx & Dy & Dz \end{vmatrix} = \vec{0} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow (0i + 0,48Tj - 0,64Tk) + (0i + 0j - 16k) + (1,2Dy i - (1,6Dz + 1,2Dx)j + 1,6Dz k) = \vec{0}$$

$$\Rightarrow 1,2Dy i + [0,48T - (1,6Dz + 1,2Dx)]j + (16Dy - 0,64T - 16)k = \vec{0}$$

$$\Rightarrow \begin{cases} 1,2Dy = 0 \\ 0,48T - 1,6Dz + 1,2Dx = 0 \\ 16Dy - 0,64T - 16 = 0 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} Dy = 0 \\ 1,6Dz + 1,2Dx = 10,91 \\ T = 24,24 \text{ kN} \end{cases}$$

Aufgabe 4



$$\tan(26,5^\circ) = \frac{y_E}{2} \Rightarrow y_E = \frac{1}{2} \cdot 2 = 1$$

Ap a exw:

$A(0, 0, 0)$	$\vec{AB} = \hat{i} + 10\hat{j} + 10\hat{k}$
$B(0, 10, 0)$	$\vec{AK} = \hat{i} + 5\hat{j} + 0\hat{k}$
$C(-4, 0, 5)$	$\vec{BE} = \hat{i} - 2\hat{j} + 1\hat{k} \Rightarrow \vec{BE} = 2,24 \text{ m} \Rightarrow \vec{BE} = \hat{i} - 0,8\hat{j} + 0,45\hat{k}$
$D(4, 0, 5)$	$\vec{EC} = -4\hat{i} - 8\hat{j} + 4\hat{k} \Rightarrow \vec{EC} = 9,8 \text{ m} \Rightarrow \vec{EC} = -0,41\hat{i} - 0,82\hat{j} + 0,41\hat{k}$
$E(0, 8, 1)$	$\vec{ED} = 4\hat{i} - 8\hat{j} + 4\hat{k} \Rightarrow \vec{ED} = 9,8 \text{ m} \Rightarrow \vec{ED} = 0,41\hat{i} - 0,82\hat{j} + 0,41\hat{k}$
$K(0, 5, 0)$	

Ap a

$\vec{A} = A_x\hat{i} + A_y\hat{j} + A_z\hat{k}$	$\sum F_x = 0 \Rightarrow A_x = 0 \quad (1)$
$\vec{F} = \hat{i} + 10\hat{j} - F\hat{k}$	$\sum F_y = 0 \Rightarrow A_y - 0,82T = 0 \quad (2)$
$\vec{T} = \hat{i} - 0,8\hat{j} + 0,45\hat{k}$	$\sum F_z = 0 \Rightarrow A_z - F + 0,45T = 0 \quad (3)$

$$\sum \vec{M}_A = \vec{0} \Rightarrow \vec{AK} \times \vec{F} + \vec{AB} \times \vec{T} = \vec{0} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow \begin{vmatrix} \hat{i} & \hat{j} & \hat{k} \\ 0 & 5 & 0 \\ 0 & 0 & -F \end{vmatrix} + \begin{vmatrix} \hat{i} & \hat{j} & \hat{k} \\ 0 & 10 & 0 \\ 0 & -0,82T & 0,45T \end{vmatrix} = \vec{0} \Rightarrow (-5\hat{i} + \hat{j} + 0\hat{k}) + (4,5T\hat{i} + 0\hat{j} + 0\hat{k}) = \vec{0} \Rightarrow 4,5T = 5F \Rightarrow T = \frac{10F}{9}$$

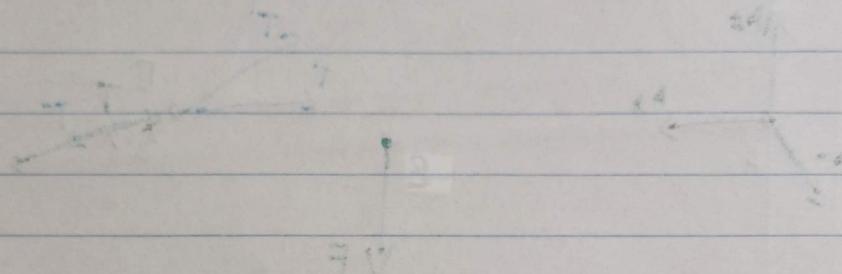
$$F_{xw} \quad 2T' = T. \text{ Потому } 2T' \leq 2 \Rightarrow T \leq 1 \Rightarrow \frac{16}{g} F \leq 2 \Rightarrow F \leq 1,8 \text{ kN}$$

A_{area} $F_{\text{max}} = 1,8 \text{ kN}$.

F_{10} $F_{\text{max}} \text{ exw}$ $T = 2 \text{ kN}$ area

$$(2) \Rightarrow A_y = 1,78 \text{ kN}$$

$$(3) \Rightarrow A_z = 0,9 \text{ kN}$$

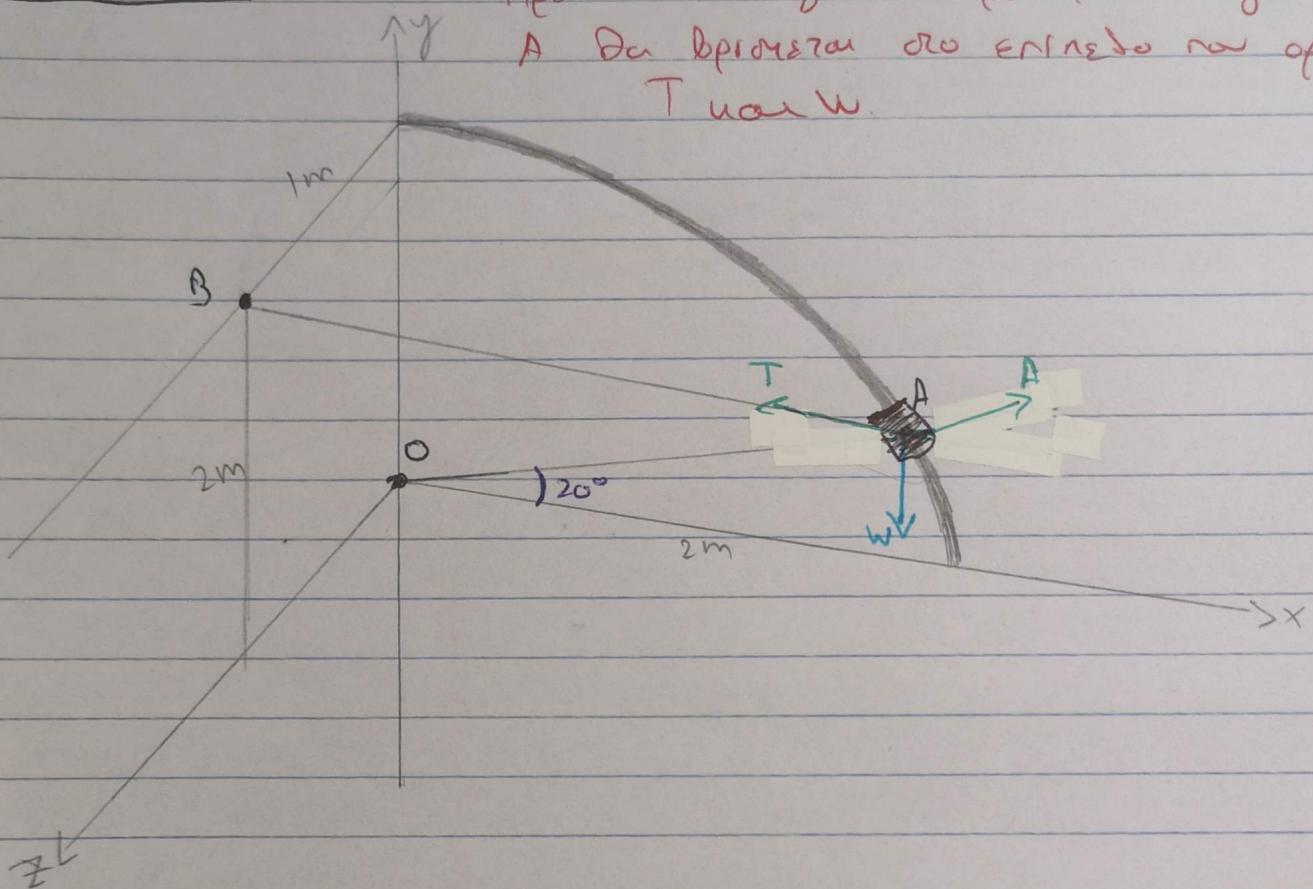


'Adm.

Aounan S

Apără va elogiu do nobilita lui jurnal. H

A Da bprimera ovo enredo no opijaroi
Tuanu.



$$\tan(20^\circ) = \frac{y_A}{2} \Rightarrow y_A = 0,73 \text{ m} \quad | \quad x_A = 2 \cos(20^\circ) = 1,88 \text{ m}$$

$$Exw \quad \alpha(0,0,0) \quad \left| \vec{AB} = -1,08i + 1,27j + 1k \Rightarrow |\vec{AB}| = 2,48 \Rightarrow \hat{AB} = -0,76i + 0,51j + 0,48k \right.$$

$$A(100, 0, 73, 0) \text{ daa } \vec{BA} = 0,76\hat{i} - 0,51\hat{j} - 0,4\hat{u}$$

$$B(0,2,1) \quad \vec{OA} = 1,88\hat{i} + 0,93\hat{j} + 0,36\hat{k} \rightarrow |\vec{OA}| = 2,02 \Rightarrow \vec{OA} = 0,93\hat{i} + 0,36\hat{j} + 0,36\hat{k}$$

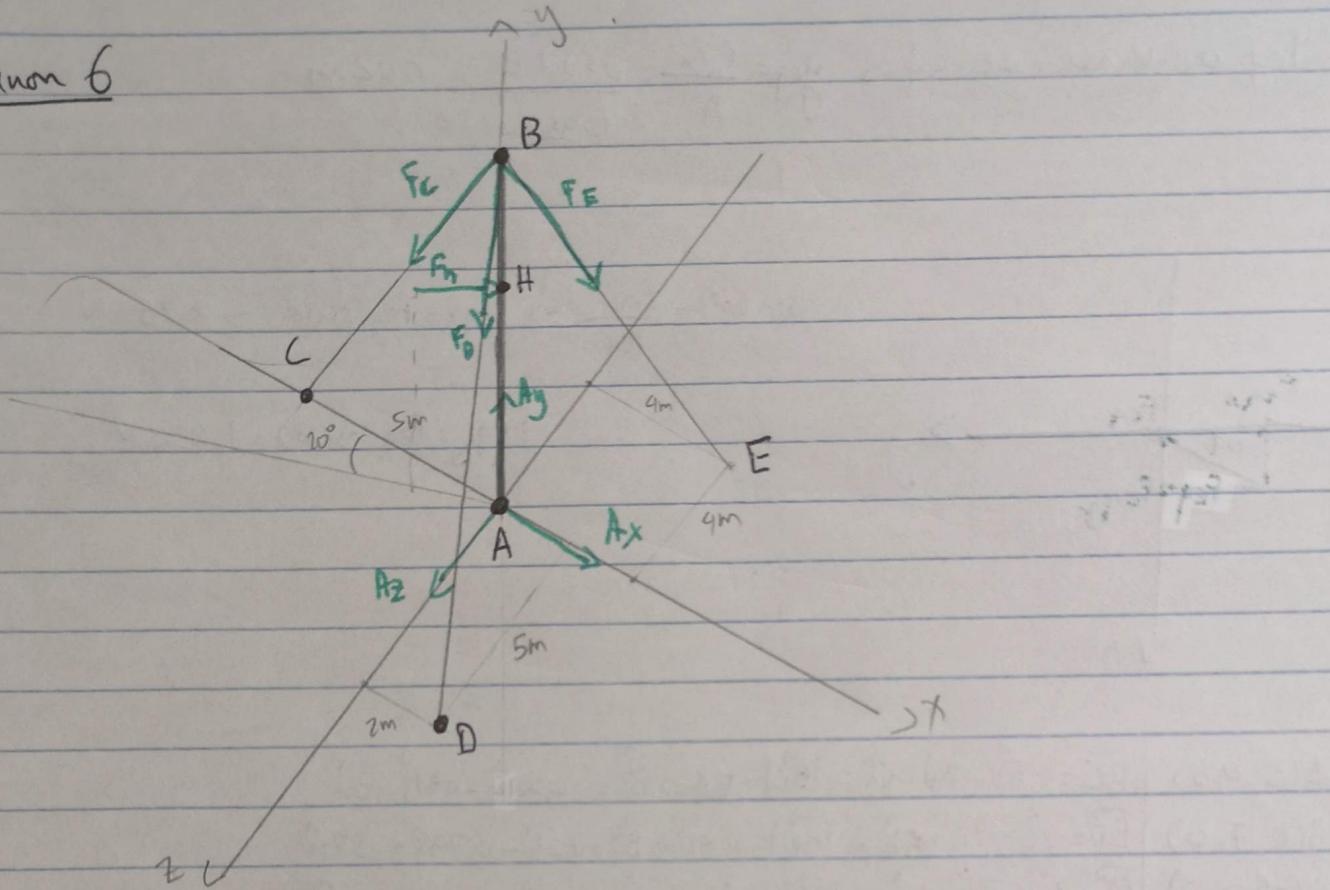
$$\vec{G} = AB - 1\vec{y} \Rightarrow \vec{G} = -1,88\vec{i} + 0,27\vec{j} + 1\vec{k} \Rightarrow |\vec{G}| = 2,15 \text{ m} \Rightarrow \hat{\vec{G}} = -0,87\vec{i} + 0,13\vec{j} + 0,47\vec{k}$$

$$\vec{T} = -0,76T_i^1 + 0,51T_1^1 + 0,4T_2^1 \quad |N \quad | \sum F_x = 0 \Rightarrow 0,67A - 0,76T = 0$$

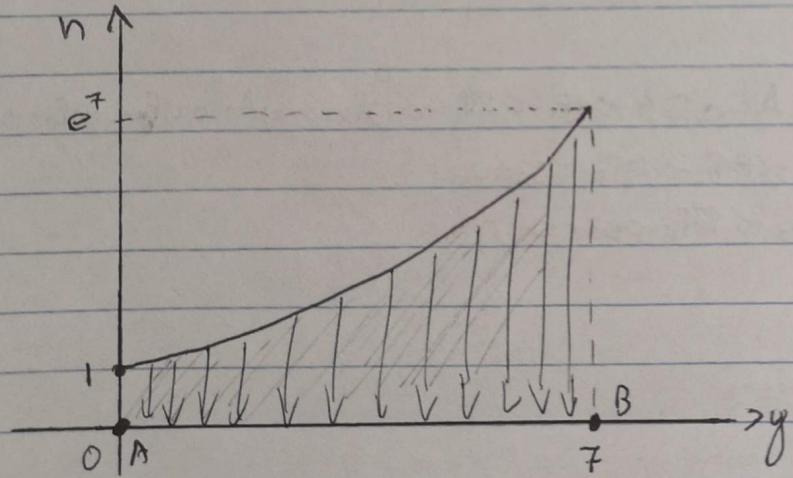
$$\vec{F}_A = 0,87A\hat{i} - 0,13A\hat{j} - 0,47A\hat{u}$$

$$\vec{w} = \vec{o} - \vec{l} + k\vec{n}$$

Arunon 6



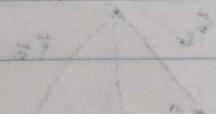
$$F_E = 2kN$$



$$F_{eq} = \int_0^7 e^y dy = e^7 - 1 = 1095 N = 1,096 kN$$

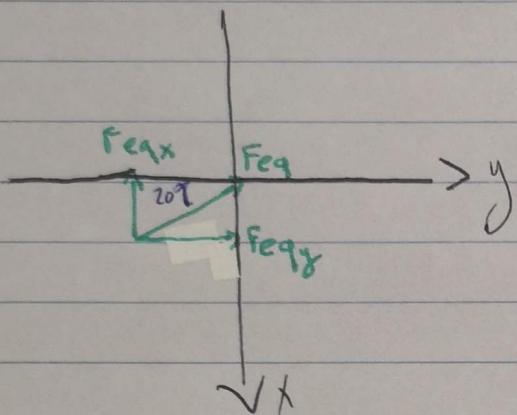
$$Q_h = \iiint y dA = \iint y dy dh = \int_0^7 y \left(\int_0^e dn \right) dy = \int_0^7 ye^y dy = [ye^y]_0^7 - \int_0^7 e^y dy = [e^y(y-1)]_0^7 = 6e^7 = 6579,8 m^3$$

$$\text{Apa n feg arováza OE ufos } y_{eq} = \frac{Q_h}{A} = \frac{6597,8}{1095,63} = 6,02 \text{ m}$$



$$\sin(20^\circ) = \frac{F_{eqx}}{F_{eq}} \Rightarrow F_{eqx} = F_{eq} \cdot \sin(20^\circ) = 1,375 \text{ kN}$$

$$F_{eqy} = F_{eq} \cos(20^\circ) = 1,03 \text{ kN}$$



$\vec{F}_{Exw}: A(0,0,0)$	$\vec{BC} = -5\hat{i} - 7\hat{j} + \hat{o} \Rightarrow \vec{BC} = 8,6 \Rightarrow \vec{BC} = -0,58\hat{i} - 0,81\hat{j} + \hat{o}$
$B(0,7,0)$	$\vec{BD} = 2\hat{i} - 7\hat{j} + \hat{o} \Rightarrow \vec{BD} = 8,03 \Rightarrow \vec{BD} = 0,23\hat{i} - 0,79\hat{j} + \hat{o}, 57\hat{o}$
$C(-5,0,0)$	$\vec{BE} = 4\hat{i} - 7\hat{j} - 4\hat{o} \Rightarrow \vec{BE} = 9 \Rightarrow \vec{BE} = 0,44\hat{i} - 0,78\hat{j} - 0,44\hat{o}$
$D(2,0,5)$	$\vec{AB} = \hat{o} + 7\hat{j} + \hat{o}$
$E(4,0,-4)$	$\vec{AE} = \hat{o} + 6,02\hat{j} + \hat{o}$
$H(0,6,0)$	

$$\begin{aligned} \vec{F}_{Exw}: & \vec{A} = A_x\hat{i} + A_y\hat{j} + A_z\hat{o} \\ & \sum F_x = 0 \Rightarrow A_x - 0,375 + 0,88 - 0,58F_c + 0,23F_D = 0 \Rightarrow A_x + 0,23F_c - 0,58F_D - 0,51 = 0 \\ & \sum F_y = 0 \Rightarrow A_y - 0,81F_c - 0,79F_D - 0,53 = 0 \quad (2) \\ & \sum F_z = 0 \Rightarrow A_z + 0,57F_D - 0,88 = 0 \quad (3) \\ & \vec{F}_c = -0,58F_c\hat{i} - 0,81F_c\hat{j} + 0\hat{o} \\ & \vec{F}_D = 0,23F_D\hat{i} - 0,79F_D\hat{j} + 0,57F_D\hat{o} \end{aligned}$$

$$\sum \vec{M}_A = \vec{0} \Rightarrow \vec{AB}(\vec{F}_E + \vec{F}_c + \vec{F}_D) + \vec{AH} \times \vec{F}_{eq} = \vec{0} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow \begin{vmatrix} \hat{i} & \hat{j} & \hat{o} \\ 0 & 0 & 0 \\ 0,08 - 0,58F_c - 0,23F_D & -(1,56 + 0,81F_c + 0,79F_D) & 0,57F_D - 0,88 \end{vmatrix} + \begin{vmatrix} \hat{i} & \hat{j} & \hat{o} \\ 0 & 6,02 & 0 \\ -0,375 & 1,03 & 0 \end{vmatrix} = \vec{0} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow (3,09F_D - 6,16)\hat{i} + 0\hat{j} + (4,06F_c + 1,61F_D - 6,16)\hat{o} + 0\hat{i} + 0\hat{j} + 2,26\hat{o} = \vec{0} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow (3,99F_D - 6,16)\vec{i} + 0\vec{j} + (4,06F_C + 1,61F_D - 3,9)\vec{R} = \vec{0} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow \begin{cases} 3,99F_D - 6,16 = 0 \\ 4,06F_C + 1,61F_D - 3,9 = 0 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} F_D = 1,54 \text{ kN} \\ F_C = 0,35 \text{ kN} \end{cases}$$

$$A_{pa} (1) \Rightarrow A_x = 1,32 \text{ kN}$$

$$(2) \Rightarrow A_y = 2,03 \text{ kN}$$

$$(3) \Rightarrow A_z = 0 \text{ kN}$$