

3.	GAIA. MEKANISMO PLANOEN AZTERKETA ZINEMATIKOA.....	2
3.1	PROBLEMA 3.1.....	2
3.1.1	ENUNTZIATUA.....	2
3.1.2	EBAZPENA	3
3.2	PROBLEMA 3.2.....	4
3.2.1	ENUNTZIATUA.....	4
3.2.2	EBAZPENA	5
3.3	PROBLEMA 3.3.....	6
3.3.1	ENUNTZIATUA.....	6
3.3.2	EBAZPENA	6
3.4	PROBLEMA 3.4.....	8
3.4.1	ENUNTZIATUA.....	8
3.4.2	EBAZPENA	9
3.5	PROBLEMA 3.5.....	10
3.5.1	ENUNTZIATUA.....	10
3.5.2	EBAZPENA	11
3.6	PROBLEMA 3.6.....	12
3.6.1	ENUNTZIATUA.....	12
3.6.2	EBAZPENA	13
3.7	PROBLEMA 3.7.....	14
3.7.1	ENUNTZIATUA.....	14
3.7.2	EBAZPENA	15
3.8	PROBLEMA 3.8.....	16
3.8.1	ENUNTZIATUA.....	16
3.8.2	EBAZPENA	17
3.9	PROBLEMA 3.9.....	18
3.9.1	ENUNTZIATUA.....	18
3.9.2	EBAZPENA	19
3.10	PROBLEMA 10	20
3.10.1	ENUNTZIATUA.....	20
3.10.2	EBAZPENA	21

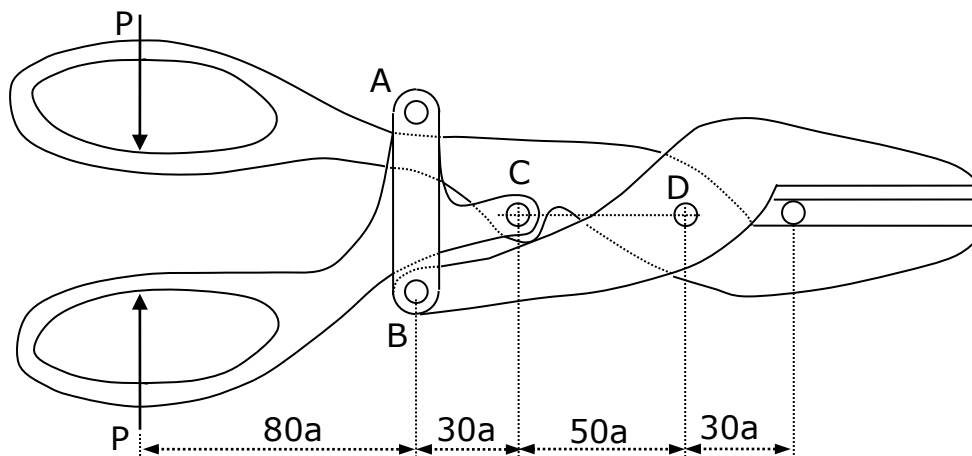
3. GAIA. MEKANISMO PLANOEN AZTERKETA ZINEMATIKOA

3.1 PROBLEMA 3.1

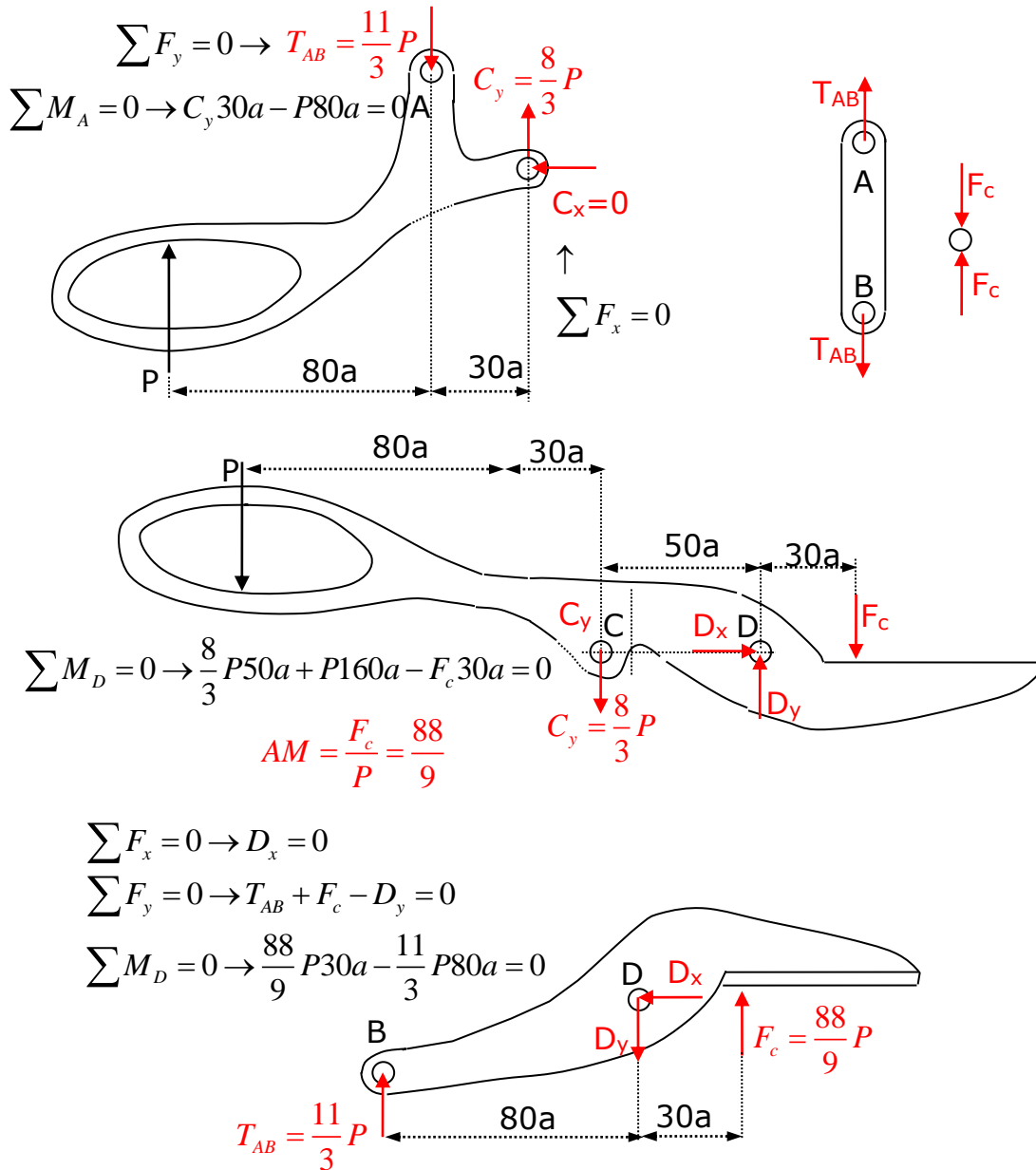
3.1.1 ENUNTZIATUA

Irudiko guraizeak erabili ohi dira ebakitze-indarrak handiak direnen kasuetan.

- Kalkulatu guraizeen abantaila mekanikoa.
- $P=150$ N-eko konpresio-indarra egiten bada, zenbatekoa da ebakitze-indarra D puntutik 30 mm-ra kokatutako puntuan?



3.1.2 EBAZPENA



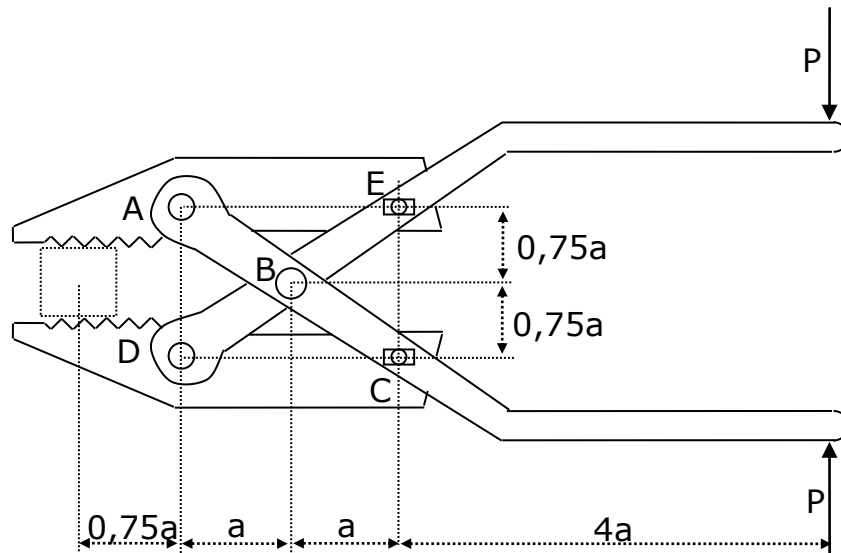
b) $P = 150 \text{ N} \rightarrow F_c = \frac{88}{9}150 \rightarrow F_c = 1467 \text{ N}$

Azalpena: Mekanismoaren elementuz elementu solido askearen diagramak irudikatuz eta estatiko ekuazioak planteatuz, irteerako indarraren eta sarrerako indarraren arteko erlazioa, hau da, abantaila mekanikoa lortzen da.

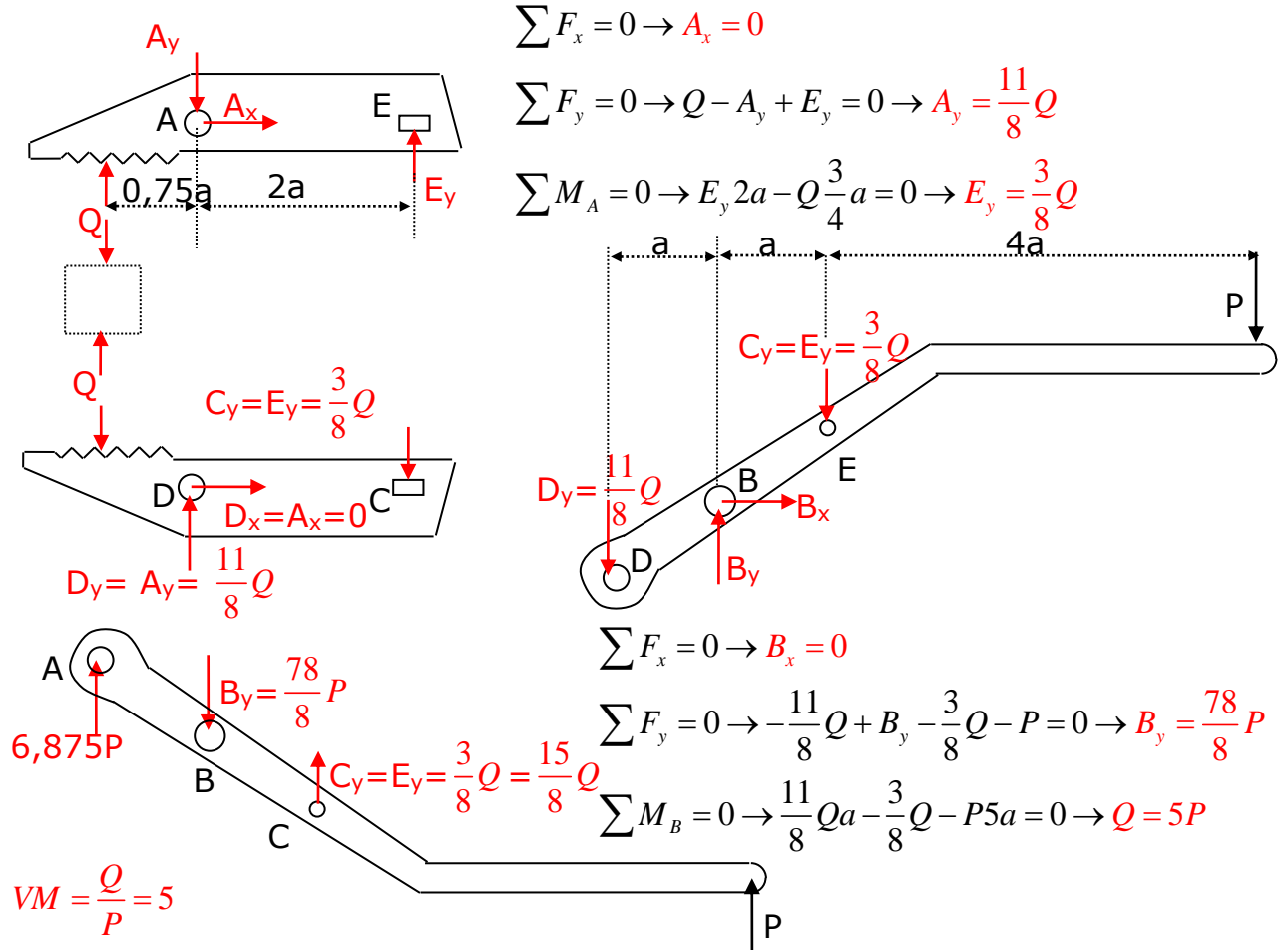
3.2 PROBLEMA 3.2

3.2.1 ENUNTZIATUA

Irudiko mekanismoan irudiko aldiunean E eta C marruskadurarik ez dagoela kontuan hartuz, kalkulatu mekanismoaren abantaila mekanikoa.



3.2.2 EBAZPENA



Azalpena: Mekanismoaren elementuz elementu solido askearen diagramak irudikatuz eta estatiko ekuazioak planteatuz, irteerako indarraren eta sarrerako indarraren arteko erlazioa, hau da, abantaila mekanikoa lortzen da.

3.3 PROBLEMA 3.3

3.3.1 ENUNTZIATUA

$L\sqrt{3}$ luzerako AB barrak, L luzerako BC barrak eta $2L\sqrt{3}/3$ aldeko CDE triangulu aldeakideak irudiko mekanismoa osatzen dute. AB barrak ω abiadura angeluar konstantez biratzen du.

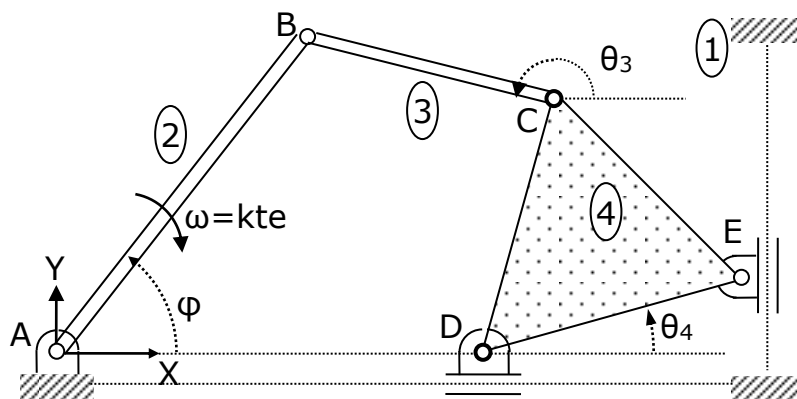
a) Planteatu kokapen-problema, φ aldagai independentea eta θ_3 eta θ_4 aldagai ezezagunak direla jakinik. Oharra: $\varphi = 60^\circ$ denean $\theta_3 = 150^\circ$ eta $\theta_4 = 60^\circ$ kokapen-problemaren soluzioak dira.

b) Matrize jakobianoa kalkulatu

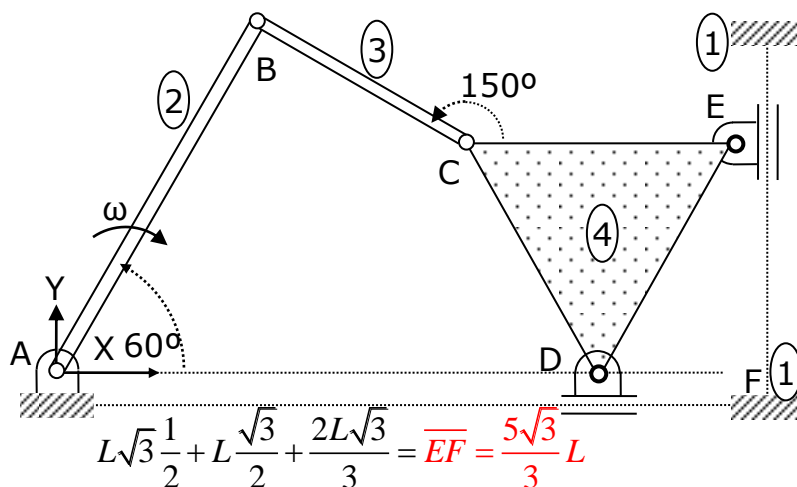
c) Abiadura-problema planteatu

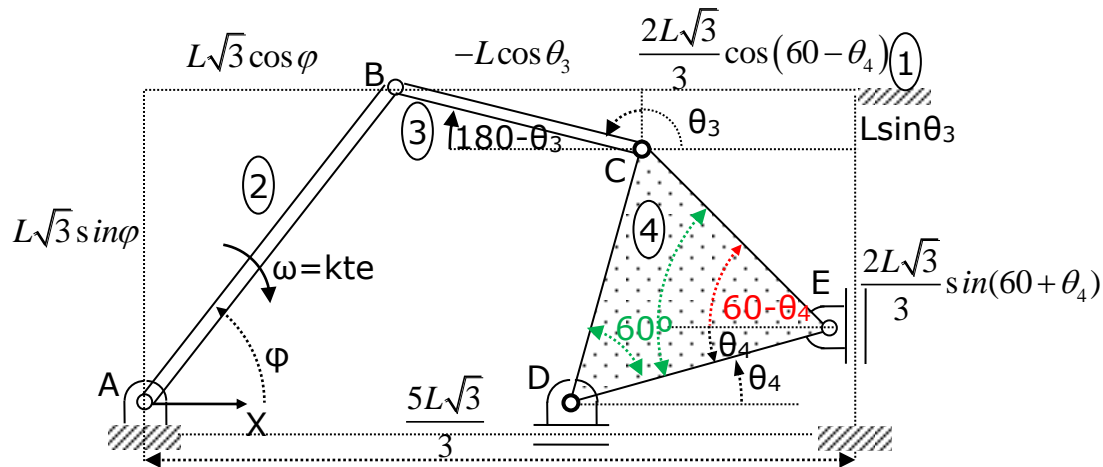
d) Azelerazio-problema planteatu

e) $\varphi = 60^\circ$, $\theta_3 = 150^\circ$, $\theta_4 = 60^\circ$ eta AB barrak erlojuaren orratzen aldeko ω abiadura angeluar konstantez biratzen duenean, kalkulatu abiadura eta azelerazio angeluarrak, bai 3. elementuarentzat, bai 4. elementuarentzat.



3.3.2 EBAZPENA





$$a) f_1(\theta_3, \theta_4) = L\sqrt{3} \cos \varphi - L \cos \theta_3 + \frac{2L\sqrt{3}}{3} \cos(60 - \theta_4) - \frac{5L\sqrt{3}}{3} = 0$$

$$f_2(\theta_3, \theta_4) = L\sqrt{3} \sin \varphi - L \sin \theta_3 - \frac{2L\sqrt{3}}{3} \sin(60 + \theta_4) = 0$$

$$b) Z = \begin{bmatrix} \frac{\partial f_1}{\partial \theta_3} & \frac{\partial f_1}{\partial \theta_4} \\ \frac{\partial f_2}{\partial \theta_3} & \frac{\partial f_2}{\partial \theta_4} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} L \sin \theta_3 & \frac{2L\sqrt{3}}{3} \sin(60 - \theta_4) \\ -L \cos \theta_3 & -\frac{2L\sqrt{3}}{3} \cos(60 + \theta_4) \end{bmatrix}$$

$$c) [Z] \begin{Bmatrix} \dot{\theta}_3 \\ \dot{\theta}_4 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} L\sqrt{3} \sin \varphi \cdot \dot{\varphi} \\ -L\sqrt{3} \cos \varphi \cdot \dot{\varphi} \end{Bmatrix}$$

$$d) [Z] \begin{Bmatrix} \ddot{\theta}_3 \\ \ddot{\theta}_4 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} L\sqrt{3} \cos \varphi \dot{\varphi}^2 + L\sqrt{3} \sin \varphi \ddot{\varphi} - L \cos \theta_3 \dot{\theta}_3^2 + 2L \frac{\sqrt{3}}{3} \cos(60 - \theta_4) \dot{\theta}_4^2 \\ L\sqrt{3} \sin \varphi \dot{\varphi}^2 - L\sqrt{3} \cos \varphi \ddot{\varphi} - L \sin \theta_3 \dot{\theta}_3^2 - 2L \frac{\sqrt{3}}{3} \sin(60 + \theta_4) \dot{\theta}_4^2 \end{Bmatrix}$$

$$e) \vec{\omega}_3 = 3\omega(-\vec{k}), \vec{\omega}_4 = 6\omega(\vec{k}), \vec{\alpha}_3 = 58\sqrt{3}\omega^2(\vec{k}), \vec{\alpha}_4 = 126\sqrt{3}\omega^2(-\vec{k})$$

Azalpena: Askatasun maila bakarreko mekanismoa denez, aldagai independente bakar batekin definitua geratzen da mekanismoaren posizioa. Zirkuitu bakarreko mekanismoa da. Aldiune zehatz bati dagokion posizioa ezagutzen da. Kokapen problemako bi ekuazio ez linealeko sistema bat sortzen da. Abiadurako eta azelerazioko problemei lotutako ekuazio-sistema linealak dira eta matrize jakobianoaren bidez adieraz daitezke. Posizioa ezaguna den aldiune zehatz batean ebatzi dira abiadura-problema eta azelerazio-problema eta 2.2 problemaren emaitz bera lortu da.

3.4 PROBLEMA 3.4

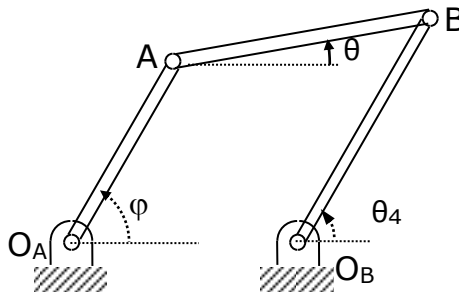
3.4.1 ENUNTZIATUA

Irudiko lauki giltzatuarentzat honako datuak ezagunak dira.

- Barren luzerak: $\overline{O_A A} = L$, $\overline{AB} = L\sqrt{3}$, $\overline{O_B B} = 2L$, $\overline{O_A O_B} = L$
- Koordenatu orokorra edo koordenatu independentea: φ
- Koordenatu dependenteak edo ezezagunak: θ_3 , θ_4
- $\overline{O_A A} = L$ barraren abiadura angeluarra $\dot{\varphi} = \omega$ konstantea erlojuaren orratzen kontrakoa.

Honakoa eskatzen da:

- 1) Esan mekanismoak Grashoff legea betetzen duen
- 2) Irudiko aldiunean $\varphi = 60^\circ$ izanik kokapen-problema ebatzi trigonometria erabiliz eta kokapen-problemako ekuazioak planteatu gabe.
- 3) Planteatu kokapen-problemako ekuazioak φ , θ_3 , eta θ_4 erabiliz eta baieztatu $\varphi = 60^\circ$ denean ekuazioak betetzen direla.
- 4) Matrizate Jakobianoa kalkulatu.
- 5) Irudiko aldiunean $\varphi = 60^\circ$ izanik, kalkulatu AB eta $O_B B$ barren abiadura angeluarrak.
- 6) Irudiko aldiunean $\varphi = 60^\circ$ izanik, kalkulatu AB eta $O_B B$ barren azelerazio angeluarrak.



3.4.2 EBAZPENA

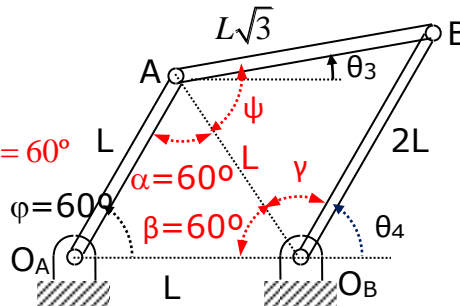
1) $a + d = L + 2L = 3L > b + c = L + L\sqrt{3} \rightarrow$ Ez da betetzen Grashoff legea

2)

$$\frac{L}{\sin\alpha} = \frac{L}{\sin\beta} \rightarrow \alpha = \beta$$

$$60 + 2\alpha = 180 \rightarrow \alpha = \beta = 60^\circ$$

$$\overline{O_B A} = L$$



$$(L\sqrt{3})^2 = L^2 + (2L)^2 - 2L(2L)\cos\gamma \rightarrow \cos\gamma = \frac{1}{2} \rightarrow \gamma = 60^\circ$$

$$\beta + \gamma + \theta_4 = 180^\circ \rightarrow \theta_4 = 60^\circ$$

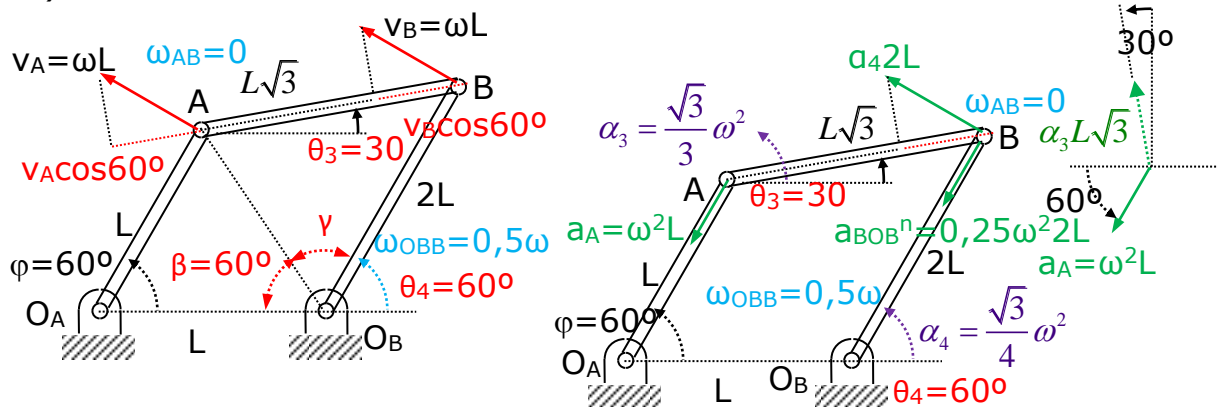
$$\frac{L\sqrt{3}}{\sin 60^\circ} = \frac{2L}{\sin\psi} \rightarrow \psi = 90^\circ \rightarrow \theta_3 = 30^\circ$$

3) $f_1(\theta_3, \theta_4) = L\sqrt{3}\cos\theta_3 - 2L\cos\theta_4 - L + L\cos\varphi = 0$
 $f_2(\theta_3, \theta_4) = L\sqrt{3}\sin\theta_3 - 2L\sin\theta_4 + L\sin\varphi = 0$ \rightarrow $f_1(\theta_3 = 30^\circ, \theta_4 = 60^\circ) = 0$
 $f_2(\theta_3 = 30^\circ, \theta_4 = 60^\circ) = 0$

4) $Z = \begin{bmatrix} \frac{\partial f_1}{\partial \theta_3} & \frac{\partial f_1}{\partial \theta_4} \\ \frac{\partial f_2}{\partial \theta_3} & \frac{\partial f_2}{\partial \theta_4} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -L\sqrt{3}\sin\theta_3 & -2L(-\sin\theta_4) \\ L\sqrt{3}\cos\theta_3 & -2L\cos\theta_4 \end{bmatrix}$

5) $[Z] \begin{Bmatrix} \dot{\theta}_3 \\ \dot{\theta}_4 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} L\sin\varphi \cdot \dot{\varphi} \\ -L\cos\varphi \cdot \dot{\varphi} \end{Bmatrix} \rightarrow \dot{\theta}_3 = 0 \quad \dot{\theta}_4 = \frac{\omega}{2}$

6)



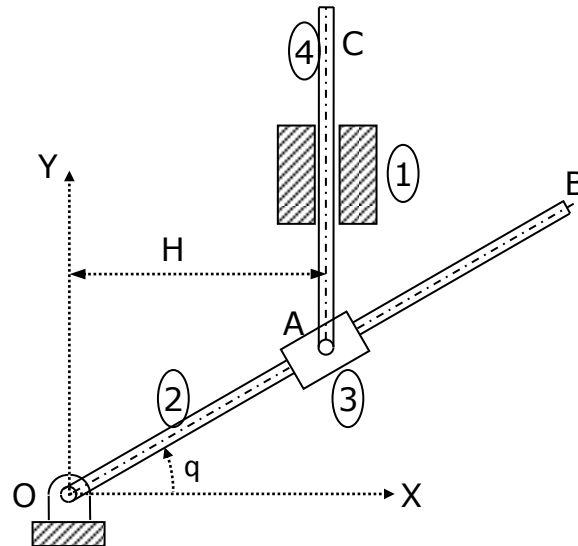
Azalpena: Lauki giltzatuan sarrerako elementuaren behin finkatuta beste elementuen kokapenak trigonometriaren bidez lor daitezke, sinu eta kosinu teoremak erabiliz gero.

3.5 PROBLEMA 3.5

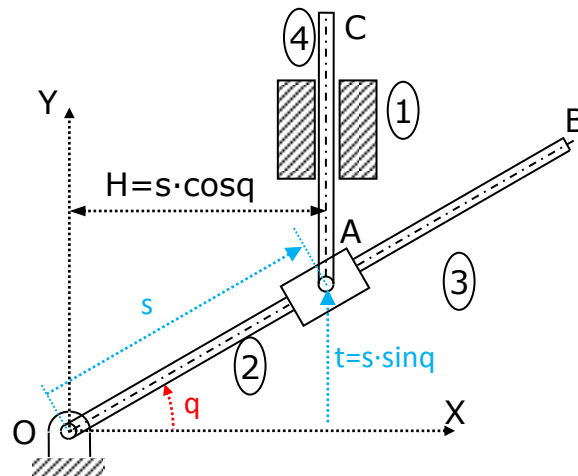
3.5.1 ENUNTZIATUA

Irudiko mekanismoarentzat kokapen-problema, abiadura-problema eta azelerazio-problema planteatu behar dira, q , \dot{q} , \ddot{q} ezagunak direla kontuan hartuz.

Ebatzi hiru problemak $q = 30^\circ$, eta $\dot{q} = 1 \text{ rad}\cdot\text{s}^{-1}$ konstante izanik.



3.5.2 EBAZPENA



KOKAPEN-PROBLEMA		
PLANTEAMENDUA	EBAZPENA ($q = 30^\circ$)	
$f_1(s, t) = s \cdot \cos q - H = 0$ $f_2(s, t) = s \cdot \sin q - t = 0$	$s = \frac{2\sqrt{3}}{3} H$	$t = \frac{\sqrt{3}}{3} H$
ABIADURa-PROBLEMA		
PLANTEAMENDUA	EBAZPENA ($\dot{q} = 1 \text{ rad} \cdot \text{s}^{-1}$)	
$[Z] \begin{Bmatrix} \dot{s} \\ \dot{t} \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} s \cdot \sin q \cdot \dot{q} \\ -s \cdot \cos q \cdot \dot{q} \end{Bmatrix}$	$\dot{s} = \frac{2}{3} H$	$\dot{t} = \frac{4}{3} H$
AZELERAZIO-PROBLEMA		
PLANTEAMENDUA	EBAZPENA ($\ddot{q} = 0 \text{ rad} \cdot \text{s}^{-2}$)	
$[Z] \begin{Bmatrix} \ddot{s} \\ \ddot{t} \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 2\dot{s} \cdot \dot{q} \cdot \sin q + \dot{q}^2 s \cdot \cos q + \ddot{q} \cdot s \cdot \sin q \\ -2\dot{s} \cdot \dot{q} \cdot \cos q + \dot{q}^2 s \cdot \sin q - \ddot{q} \cdot s \cdot \cos q \end{Bmatrix}$	$\ddot{s} = \frac{10\sqrt{3}}{9} H$	$\ddot{t} = \frac{8\sqrt{3}}{9} H$

non matrize jakobianoa $[Z] = \begin{bmatrix} \frac{\partial f_1}{\partial s} & \frac{\partial f_1}{\partial t} \\ \frac{\partial f_2}{\partial s} & \frac{\partial f_2}{\partial t} \end{bmatrix}$ $[Z] = \begin{bmatrix} \cos q & 0 \\ \sin q & -1 \end{bmatrix}$ den

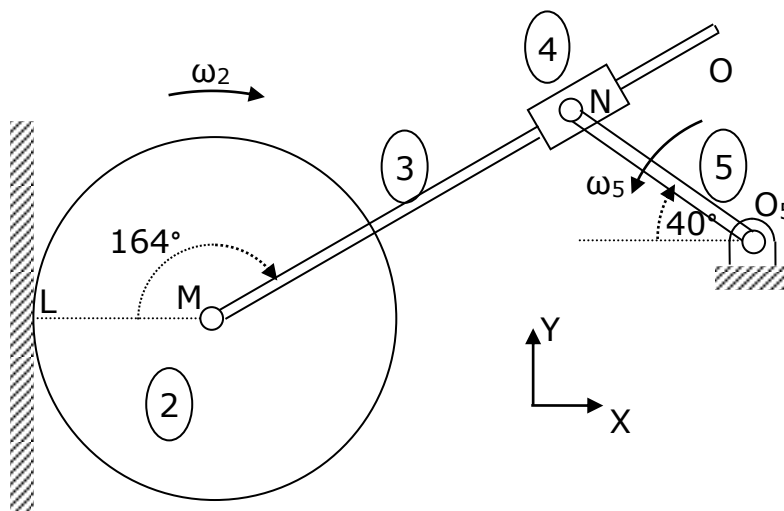
Azalpena: Askatasun maila bakarreko mekanismoa denez, aldagai independente bakar batekin definitua geratzen da mekanismoaren posizioa. Zirkuitu bakarreko mekanismoa da. Aldiune zehatz bati dagokion posizioa ezagutzen da. Kokapen-problemako bi ekuazio ez linealeko sistema bat sortzen da. Abiadurako eta azelerazioko problemei lotutako ekuazio-sistema linealak dira eta matrize jakobianoaren bidez adieraz daitezke. Posizioa ezaguna den aldiune zehatz batean ebatzi dira abiadura-problema eta azelerazio-problemak.

3.6 PROBLEMA 3.6

3.6.1 ENUNTZIATUA

Irudiko mekanismoak plano horizontalean lan egiten du, eta bere sarrerako mugimenduak azaltzen dira irudian. Ezagutzen da 2 elementuak errodadura hutsez higitzen dela, $\omega_2 = 3 \text{ rad}\cdot\text{s}^{-1}$, $\omega_5 = 0,5 \text{ rad}\cdot\text{s}^{-1}$ (konstante), $\vec{a}_M = -2 \text{ m}\cdot\text{s}^{-2} \vec{j}$ izanik.

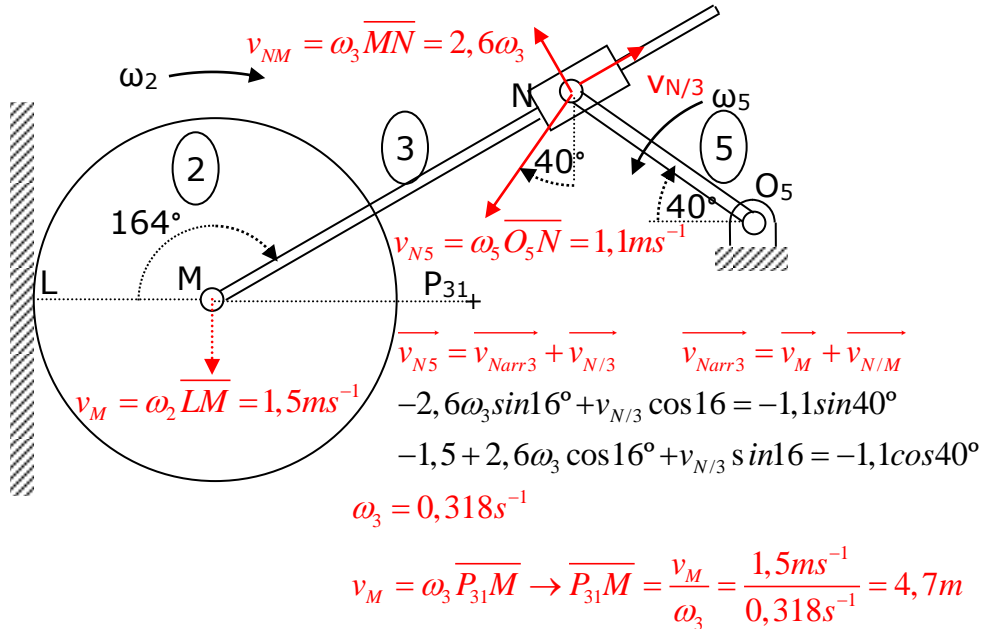
- Kalkulatu mekanismoaren askatasun maila
- Kalkulatu (3) elementuaren aldiuneko errotazio zentroaren eta M puntuaren artean dagoen distantzia.



DATUAK: $\overline{O_5N} = 2,2 \text{ m}$, $\overline{MN} = 2,6 \text{ m}$, $\overline{LM} = 0,5 \text{ m}$, $\overline{MG_3} = 2 \text{ m}$, $\overline{MO} = 4 \text{ m}$

3.6.2 EBAZPENA

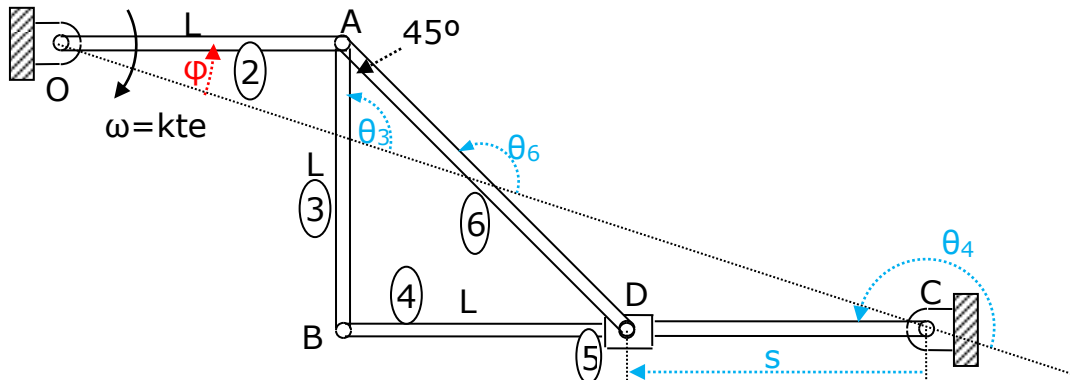
- a) $G = 2$ ($n = 5, P_I = 5, P_{II} = 0$)
 b)



Azalpena: M-ren abiadura norabide horizontalekoa denez, (3) elementuari dagokion aldiuneko errotazio-zentroa (AEZ= P_{31}) M-tik pasatzen den zuzen horizontalaren gainean kokatuta dago. M-ren abiadura ezagutuz eta (3)-ren abiadura angeluarra kalkulatuaz lor daiteke $\overline{P_{31}M}$ distantzia v_M/ω_3 eginez.

3.7 PROBLEMA 3.7

3.7.1 ENUNTZIATUA



Irudiko mekanismoarentzat honakoa ezagutzen da:

a) Kokapen-problemarako planteamendua

$$f_1(\theta_3, \theta_4, s, \theta_4) = L \cos \varphi - L \cos \theta_3 - 2L \cos \theta_4 - L\sqrt{10} = 0$$

$$f_2(\theta_3, \theta_4, s, \theta_4) = L \sin \varphi - L \sin \theta_3 - 2L \sin \theta_4 = 0$$

$$f_3(\theta_3, \theta_4, s, \theta_4) = -L \cos \theta_3 - (2L - s) \cos \theta_4 + L\sqrt{2} \cos \theta_6 = 0$$

$$f_4(\theta_3, \theta_4, s, \theta_4) = -L \sin \theta_3 - (2L - s) \sin \theta_4 + L\sqrt{2} s \sin \theta_6 = 0$$

b) Abiadura-problemarako planteamendua

$$[Z] \begin{Bmatrix} \dot{\theta}_3 \\ \dot{\theta}_4 \\ \dot{s} \\ \dot{\theta}_6 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} L \sin \varphi \dot{\varphi} \\ -L \cos \varphi \dot{\varphi} \\ 0 \\ 0 \end{Bmatrix} \quad [Z] = \begin{bmatrix} L \sin \theta_3 & 2L \sin \theta_4 & 0 & 0 \\ -L \cos \theta_3 & -2L \cos \theta_4 & 0 & 0 \\ L \sin \theta_3 & (2L - s) \sin \theta_4 & \cos \theta_4 & -L\sqrt{2} \sin \theta_6 \\ -L \cos \theta_3 & -(2L - s) \cos \theta_4 & \sin \theta_4 & L\sqrt{2} \cos \theta_6 \end{bmatrix}$$

c) Azelerazio-problemarako planteamendua

$$[Z] \begin{Bmatrix} \ddot{\theta}_3 \\ \ddot{\theta}_4 \\ \ddot{s} \\ \ddot{\theta}_6 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} L \cos \varphi \dot{\varphi}^2 + L \sin \varphi \ddot{\varphi} - L \cos \theta_3 \dot{\theta}_3^2 - 2L \cos \theta_4 \dot{\theta}_4^2 \\ L \sin \varphi \dot{\varphi}^2 - L \cos \varphi \ddot{\varphi} - L \sin \theta_3 \dot{\theta}_3^2 - 2L \sin \theta_4 \dot{\theta}_4^2 \\ -L \cos \theta_3 \dot{\theta}_3^2 + 2\dot{s} \dot{\theta}_4 \sin \theta_4 - (2L - s) \cos \theta_4 \dot{\theta}_4^2 + L\sqrt{2} \cos \theta_6 \dot{\theta}_6^2 \\ -L \sin \theta_3 \dot{\theta}_3^2 - 2\dot{s} \dot{\theta}_4 \cos \theta_4 - (2L - s) \sin \theta_4 \dot{\theta}_4^2 + L\sqrt{2} \sin \theta_6 \dot{\theta}_6^2 \end{Bmatrix}$$

Honetaz gain, irudiko aldiunean kokapen-problema ebatzita dago:

φ	θ_3	θ_4	s	θ_6
$\cos \varphi = \frac{3}{\sqrt{10}}$,	$\cos \theta_3 = \frac{-1}{\sqrt{10}}$,	$\cos \theta_4 = \frac{-3}{\sqrt{10}}$,	$s = L$	$\cos \theta_6 = \frac{-4}{\sqrt{20}}$,
$\sin \varphi = \frac{1}{\sqrt{10}}$	$\sin \theta_3 = \frac{3}{\sqrt{10}}$	$\sin \theta_4 = \frac{-1}{\sqrt{10}}$		$\sin \theta_6 = \frac{2}{\sqrt{20}}$

- 1) Irudiko aldiunean kokapen-problema ekuazioak betetzen dira?
- 2) Ebatzi abiadura-problema irudiko aldiunean $\dot{\varphi} = -\omega$ jakinik.
- 3) Ebatzi azelerazio-problema irudiko aldiunean $\ddot{\varphi} = 0$ jakinik.
- 4) Baieztatu abiadura eta azelerazioen balioak zuzenak direla.

3.7.2 EBAZPENA

$$f_1(\theta_3, \theta_4, s, \theta_4) = L \frac{3}{\sqrt{10}} - L \left(\frac{-1}{\sqrt{10}} \right) - 2L \left(\frac{-3}{\sqrt{10}} \right) - L\sqrt{10} = 0$$

$$f_2(\theta_3, \theta_4, s, \theta_4) = L \frac{1}{\sqrt{10}} - L \frac{3}{\sqrt{10}} - 2L \left(\frac{-1}{\sqrt{10}} \right) = 0$$

1)

$$f_3(\theta_3, \theta_4, s, \theta_4) = -L \left(\frac{-1}{\sqrt{10}} \right) - (2L - L) \left(\frac{-3}{\sqrt{10}} \right) + L\sqrt{2} \left(\frac{-4}{\sqrt{20}} \right) = 0$$

$$f_4(\theta_3, \theta_4, s, \theta_4) = -L \left(\frac{3}{\sqrt{10}} \right) - (2L - L) \left(\frac{-1}{\sqrt{10}} \right) + L\sqrt{2} \left(\frac{2}{\sqrt{20}} \right) = 0$$

$$\left. \begin{aligned} L \sin \theta_3 \dot{\theta}_3 + 2L \sin \theta_4 \dot{\theta}_4 &= L \sin \varphi \dot{\varphi} \\ -L \cos \theta_3 \dot{\theta}_3 - 2L \cos \theta_4 \dot{\theta}_4 &= -L \cos \varphi \dot{\varphi} \end{aligned} \right\} \rightarrow \begin{cases} \dot{\theta}_3 = 0 \\ \dot{\theta}_4 = \frac{\omega}{2} \end{cases}$$

2)

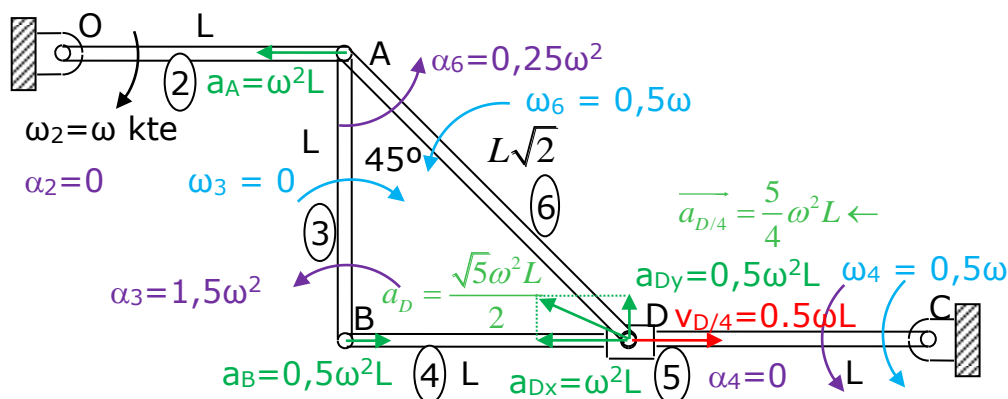
$$\left. \begin{aligned} L \sin \theta_3 \dot{\theta}_3 + (2L - s) \sin \theta_4 \dot{\theta}_4 + \cos \theta_4 \dot{s} - L\sqrt{2} \sin \theta_6 \dot{\theta}_6 &= 0 \\ -L \cos \theta_3 \dot{\theta}_3 - (2L - s) \cos \theta_4 \dot{\theta}_4 + \sin \theta_4 \dot{s} + L\sqrt{2} \cos \theta_6 \dot{\theta}_6 &= 0 \end{aligned} \right\} \rightarrow \begin{cases} \dot{s} = -\frac{\omega L}{2} \\ \dot{\theta}_6 = \frac{\omega}{2} \end{cases}$$

$$\left. \begin{aligned} L \sin \theta_3 \ddot{\theta}_3 + 2L \sin \theta_4 \ddot{\theta}_4 &= L \cos \varphi \dot{\varphi}^2 + L \sin \varphi \ddot{\varphi} - L \cos \theta_3 \dot{\theta}_3^2 - 2L \cos \theta_4 \dot{\theta}_4^2 \\ -L \cos \theta_3 \ddot{\theta}_3 - 2L \cos \theta_4 \ddot{\theta}_4 &= L \sin \varphi \dot{\varphi}^2 - L \cos \varphi \ddot{\varphi} - L \sin \theta_3 \dot{\theta}_3^2 - 2L \sin \theta_4 \dot{\theta}_4^2 \end{aligned} \right\} \rightarrow \begin{cases} \ddot{\theta}_3 = \frac{3}{2} \omega^2 \\ \ddot{\theta}_4 = 0 \end{cases}$$

3)

$$\left. \begin{aligned} L \sin \theta_3 \ddot{\theta}_3 + (2L - s) \sin \theta_4 \ddot{\theta}_4 + \cos \theta_4 \ddot{s} - L\sqrt{2} \sin \theta_6 \ddot{\theta}_6 &= \\ = -L \cos \theta_3 \dot{\theta}_3^2 + 2\dot{s} \dot{\theta}_4 \sin \theta_4 - (2L - s) \cos \theta_4 \dot{\theta}_4^2 + L\sqrt{2} \cos \theta_6 \dot{\theta}_6^2 & \\ -L \cos \theta_3 \ddot{\theta}_3 - (2L - s) \cos \theta_4 \ddot{\theta}_4 + \sin \theta_4 \ddot{s} + L\sqrt{2} \cos \theta_6 \ddot{\theta}_6 &= \\ = -L \sin \theta_3 \dot{\theta}_3^2 - 2\dot{s} \dot{\theta}_4 \cos \theta_4 - (2L - s) \sin \theta_4 \dot{\theta}_4^2 + L\sqrt{2} \sin \theta_6 \dot{\theta}_6^2 & \end{aligned} \right\} \rightarrow \begin{cases} \ddot{s} = \frac{5}{4} \omega^2 L \\ \ddot{\theta}_6 = \frac{\omega^2}{4} \end{cases}$$

4)



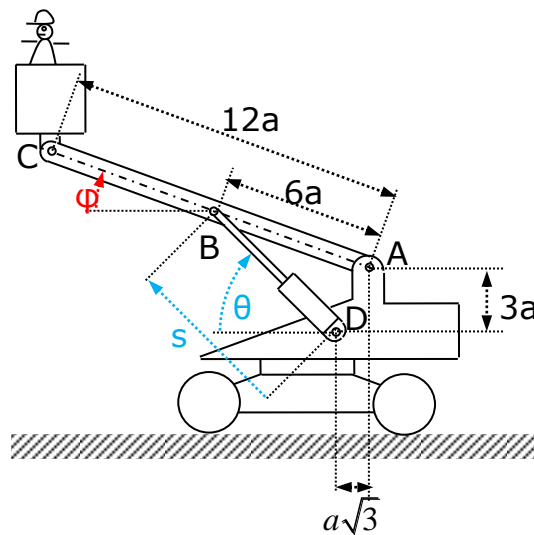
Azalpena: Askatasun maila bakarrekoa eta bi zirkuituko mekanismoa da, non 4 ekuazioko sistemak agertzen diren kokapen-problemako, abiadura-problemako eta azelerazio-problemako planteamenduetan. Aldiune zehatz batean abiadura-problema eta azelerazio-problema ebartziz 2.9 problemaren emaitz berak lortzen dira.

3.8 PROBLEMA 3.8

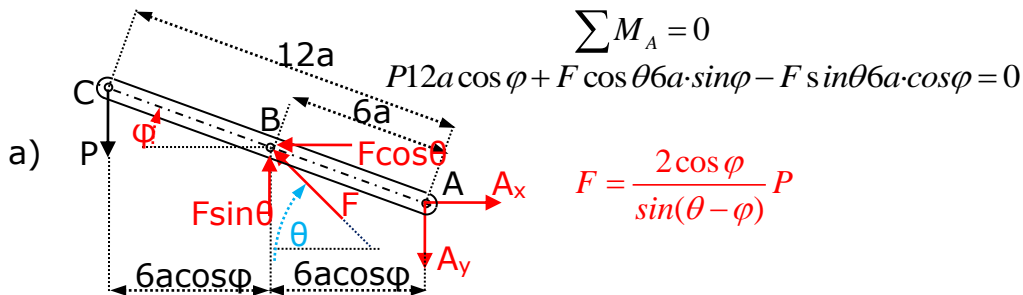
3.8.1 ENUNTZIATUA

Irudiko beso teleskopikoa eraikuntzako langileak kaxa baten barruan igotzeko erabiltzen da. C puntuan aplikatuta dago langileek eta kaxak osaturiko multzoaren pisua P. Honakoa eskatzen da:

- Kalkulatu zilindro hidraulikoak egin behar duen indarra oreka estatikoan egoteko
- Planteatu kokapen-problema, abiadura-problema eta azelerazio-problema ϕ aldagai independentea eta s eta θ aldagai dependenteak erabiliz
- Ebatzi aurreko problemak $\phi=30^\circ$ den eta $d\phi/dt=\omega$ konstante den aldiunean.
- Baieztatu abiaduren eta azelerazioen balioak beste metodo baten bidez kalkulaturiko balioekin.



3.8.2 EBAZPENA



KOKAPEN-PROBLEMA

PLANTEAMENDUA

$$f_1(s, \theta) = \sqrt{3}a + s \cdot \cos \theta - 6a \cos \varphi = 0$$

$$f_2(s, \theta) = 3a - s \cdot \sin \theta + 6a \sin \varphi = 0$$

EBAZPENA ($\varphi = 30^\circ$)

$$\theta = 60^\circ \quad s = 4a\sqrt{3}$$

ABIADURA-PROBLEMA

PLANTEAMENDUA

$$[Z] \begin{Bmatrix} \dot{s} \\ \dot{\theta} \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} -6a \cdot \sin \varphi \dot{\varphi} \\ -6a \cdot \cos \varphi \dot{\varphi} \end{Bmatrix}$$

EBAZPENA ($\dot{\varphi} = 1 \text{ rads}^{-1}$)

$$\dot{\theta} = \frac{3}{4} \omega \quad \dot{s} = 3\omega a$$

AZELERAZIO-PROBLEMA

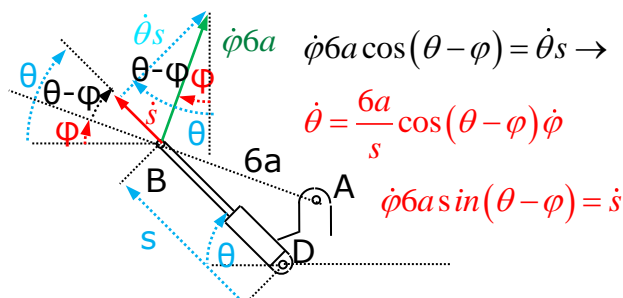
PLANTEAMENDUA

$$[Z] \begin{Bmatrix} \ddot{s} \\ \ddot{\theta} \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 2\dot{s} \cdot \sin \theta \cdot \dot{\theta} + s \cdot \cos \theta \cdot \dot{\theta}^2 - 6a \cos \varphi \dot{\varphi}^2 - 6a \sin \varphi \ddot{\varphi} \\ 2\dot{s} \cdot \cos \theta \cdot \dot{\theta} - s \cdot \sin \theta \cdot \dot{\theta}^2 - 6a \sin \varphi \dot{\varphi}^2 - 6a \cos \varphi \ddot{\varphi} \end{Bmatrix}$$

EBAZPENA ($\ddot{\varphi} = 0$)

$$\ddot{\theta} = \frac{5\sqrt{3}}{8} \omega^2 \quad \ddot{s} = -\frac{3\sqrt{3}}{4} \omega^2 a$$

non matrize jakobianoa $Z = \begin{bmatrix} \frac{\partial f_1}{\partial s} & \frac{\partial f_1}{\partial \theta} \\ \frac{\partial f_2}{\partial s} & \frac{\partial f_2}{\partial \theta} \end{bmatrix} \rightarrow Z = \begin{bmatrix} \cos \theta & -s \cdot \sin \theta \\ -\sin \theta & -s \cdot \cos \theta \end{bmatrix}$



Azalpena: Askatasun maila bakarreko mekanismoa denez, φ aldagai independentearekin definitua geratzen da mekanismoaren posizioa. Zirkuitu bakarreko mekanismoa da. Kokapen-problemako bi ekuazio ez linealeko sistema bat sortzen da. Abiadurako eta azelerazioko problemei lotutako ekuazio-sistema linealak dira eta matrize jakobianoaren bidez adieraz daitezke. Posizioa ezaguna den aldiune zehatz batean ebatzi dira abiadura-problema eta azelerazio problema.

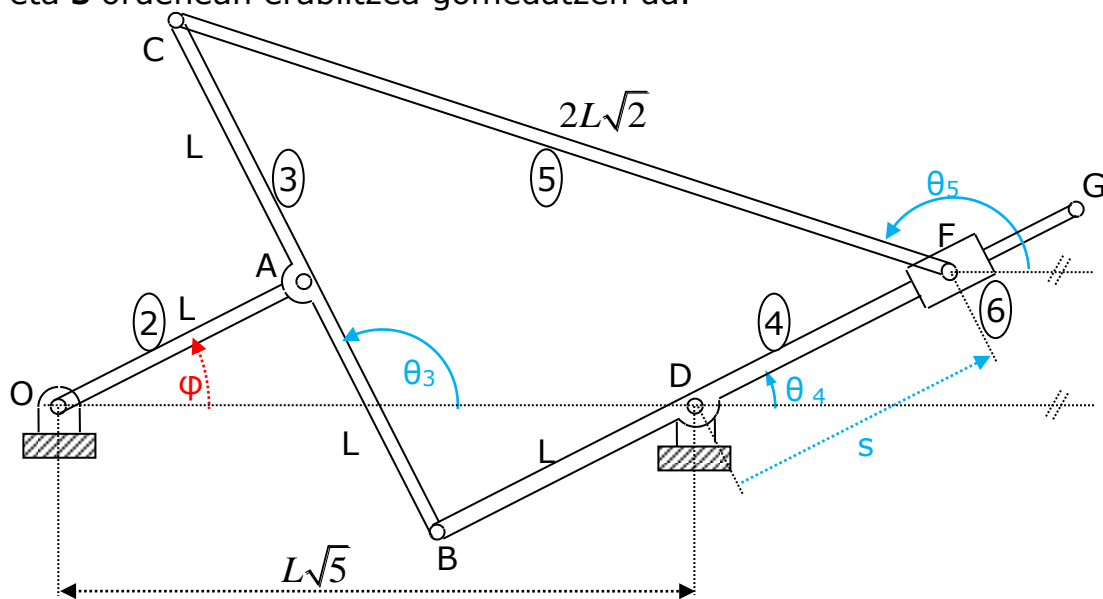
3.9 PROBLEMA 3.9

3.9.1 ENUNTZIATUA

Barraz osaturiko mekanismoa irudian erakusten da. Barren luzerak irudian adierazita daude eta honakoak kalkulatzeko eskatzen da:

- Planteatu kokapen-problema ϕ aldagai independentea eta θ_3 , θ_4 , θ_5 eta s aldagai dependenteak erabiliz
- Kalkulatu matrize jakobianoa
- Planteatu abiadura-problema

Oharra: OABDO eta CBFC zirkuitu itxiak erabiltzea gomendatzen da. Matrize jakobianoa lortzeko asmoz aldagai dependenteak θ_3 , θ_4 , θ_5 eta s ordenean erabiltzea gomendatzen da.



3.9.2 EBAZPENA

a) KOKAPEN-PROBLEMAKO EKUAZIOAK

$$f_1(\varphi, \theta_3, \theta_4, \theta_5) = L \cos \varphi - L \cos \theta_3 + L \cos \theta_4 - L\sqrt{5} = 0$$

$$f_2(\varphi, \theta_3, \theta_4, \theta_5) = L \sin \varphi - L \sin \theta_3 + L \sin \theta_4 = 0$$

$$f_3(\varphi, \theta_3, \theta_4, \theta_5) = -2L \cos \theta_3 + (L + s) \cos \theta_4 + 2L\sqrt{2} \cos \theta_5 = 0$$

$$f_4(\varphi, \theta_3, \theta_4, \theta_5) = 2L \sin \theta_3 - (L + s) \sin \theta_4 - 2L\sqrt{2} \sin \theta_5 = 0$$

b) MATRIZE JAKOBIANOA

$$[Z] = \begin{bmatrix} L \sin \theta_3 & -L \sin \theta_4 & 0 & 0 \\ -L \cos \theta_3 & L \cos \theta_4 & 0 & 0 \\ 2L \sin \theta_3 & -(L + s) \sin \theta_4 & -2L\sqrt{2} \sin \theta_5 & \cos \theta_4 \\ 2L \cos \theta_3 & -(L + s) \cos \theta_4 & -2L\sqrt{2} \cos \theta_5 & -\sin \theta_4 \end{bmatrix}$$

b) ABIADURA-PROBLEMAKO EKUAZIOAK

$$-L \sin \varphi \dot{\varphi} - L(-\sin \theta_3) \dot{\theta}_3 + L(-\sin \theta_4) \dot{\theta}_4 = 0$$

$$L \cos \varphi \dot{\varphi} - L \cos \theta_3 \dot{\theta}_3 + L \cos \theta_4 \dot{\theta}_4 = 0$$

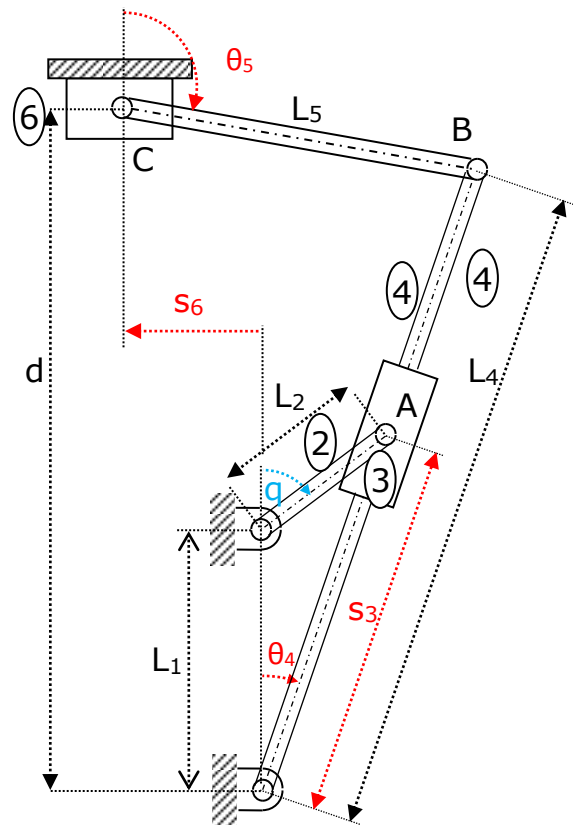
$$-2L(-\sin \theta_3) \dot{\theta}_3 + \dot{s} \cos \theta_4 + (L + s)(-\sin \theta_4) \dot{\theta}_4 + 2L\sqrt{2}(-\sin \theta_5) \dot{\theta}_5 = 0$$

$$2L \cos \theta_3 \dot{\theta}_3 - (\dot{s}) \sin \theta_4 - (L + s) \cos \theta_4 \dot{\theta}_4 - 2L\sqrt{2} \cos \theta_5 \dot{\theta}_5 = 0$$

3.10 PROBLEMA 10

3.10.1 ENUNTZIATUA

Irudiko mekanismoarentzat kokapen-problema eta abiadura-problema planteatu behar dira, q , \dot{q} , \ddot{q} ezagunak direla kontuan hartuz.



3.10.2 EBAZPENA

KOKAPEN-PROBLEMA

$$\begin{aligned}
 f_1(s_3, \theta_4, \theta_5, s_6) &= s_3 \sin \theta_4 - L_2 \sin q = 0 \\
 f_2(s_3, \theta_4, \theta_5, s_6) &= s_3 \cos \theta_4 - L_2 \cos q - L_1 = 0 \\
 f_3(s_3, \theta_4, \theta_5, s_6) &= L_4 \sin \theta_4 - L_5 \sin \theta_5 + s_6 = 0 \\
 f_4(s_3, \theta_4, \theta_5, s_6) &= L_4 \cos \theta_4 - L_5 \cos \theta_5 - d = 0
 \end{aligned}$$

ABIADURA-PROBLEMA

$$[Z] \begin{Bmatrix} \dot{s}_3 \\ \dot{\theta}_4 \\ \dot{\theta}_5 \\ \dot{s}_6 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} L_2 \cos q \cdot \dot{q} \\ -L_2 \sin q \cdot \dot{q} \\ 0 \\ 0 \end{Bmatrix}$$

MATRIZE JAKOBIANOA

$$[Z] = \begin{bmatrix} \frac{\partial f_1}{\partial s_3} & \frac{\partial f_1}{\partial \theta_4} & \frac{\partial f_1}{\partial \theta_5} & \frac{\partial f_1}{\partial s_6} \\ \frac{\partial f_2}{\partial s_3} & \frac{\partial f_2}{\partial \theta_4} & \frac{\partial f_2}{\partial \theta_5} & \frac{\partial f_2}{\partial s_6} \\ \frac{\partial f_3}{\partial s_3} & \frac{\partial f_3}{\partial \theta_4} & \frac{\partial f_3}{\partial \theta_5} & \frac{\partial f_3}{\partial s_6} \\ \frac{\partial f_4}{\partial s_3} & \frac{\partial f_4}{\partial \theta_4} & \frac{\partial f_4}{\partial \theta_5} & \frac{\partial f_4}{\partial s_6} \end{bmatrix}$$

MATRIZE JAKOBIANOA

$$[Z] = \begin{bmatrix} \sin \theta_4 & s_3 \cos \theta_4 & 0 & 0 \\ \cos \theta_4 & -s_3 \sin \theta_4 & 0 & 0 \\ 0 & L_4 \cos \theta_4 & -L_5 \cos \theta_5 & 1 \\ 0 & -L_4 \sin \theta_4 & L_5 \sin \theta_5 & 0 \end{bmatrix}$$