



(MECG1020)

ESCUELA SUPERIOR POLITÉCNICA DEL LITORAL
FACULTAD DE INGENIERÍA MECÁNICA Y CIENCIAS DE LA PRODUCCIÓN
CINEMÁTICA DE MAQUINARIAS

EXAMEN PARCIAL

Nombres:

Apellidos:

No. de matrícula

Fecha de emisión:

Arington David
Castro Valladares

28/06/2017

Profesor

NOTA: Durante la resolución de la presente evaluación, como durante el desarrollo de todo el contenido del curso de Cinemática de Maquinaria, los estudiantes deben actuar acorde al código de ética y al reglamento de estudios de pregrado de ESPOL.

Firma:

C.I.:

Solución

Instrucciones:

- 1.) Este es un examen en el que no se permite ningún tipo de apuntes o libro.
- 2.) Marcar de forma específica las respuestas.
- 3.) Procedimiento de resolución debe ser claro y conciso.
- 4.) La duración del presente examen es de 120 min.



Problema 1.) (2 puntos)

(MECG1020)

a.) Determine la movilidad del mecanismo mostrado en la figura 1.

- A.) 1
- B.) 2
- C.) 3
- D.) 4

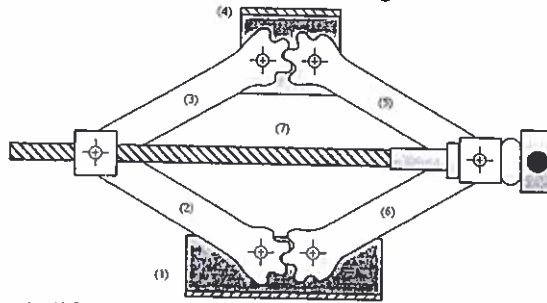
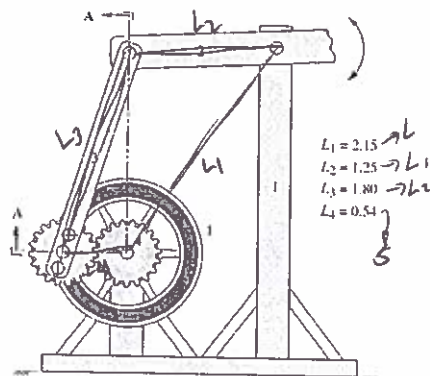


Figura 1. "Gata" hidráulica. Fuente: Norton, R. L. (2004).

Problema 2.) (2 puntos)

a.) Realizar un análisis de Grashof sobre el mecanismo mostrado en la figura 2.



$$S + L = 0.54 + 2.15 = 2.69$$

$$S_1 + S_2 = 1.25 + 1.80 = 3.05$$

$$S + L < S_1 + S_2$$

$$2.69 < 3.05$$

↳ caso I

Figura 2. Máquina para trabajos hidráulicos. Fuente: Norton, R. L. (2004).

Problema 3.) (6 puntos)

Analizando el mecanismo mostrado en la figura 3, determine de forma conceptual:

- a.) Dirección de la velocidad angular del eslabón BD. $\curvearrowright \vec{\omega}_{BD}$
- b.) Dirección de la velocidad angular del eslabón GE. $\curvearrowright \vec{\omega}_{GE}$
- c.) Dirección de la velocidad del punto E. $\rightarrow \vec{v}_E$

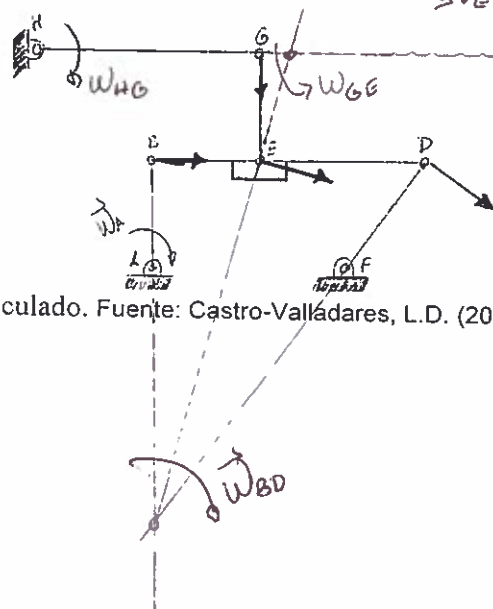


Figura 3. Mecanismo articulado. Fuente: Castro-Valladares, L.D. (2017) elaboración propia.



Problema 4.) (15 puntos)

Para el mecanismo intermitente mostrado en la figura 4, usando el método de vectores unitarios, determinar:

- a.) $\vec{\omega}_{salida}$ ✓
- b.) $\vec{V}_{relativa}$ ✓
- c.) $\vec{\alpha}_{salida}$
- d.) $\vec{A}_{relativa}$

NOTA: $|\vec{\omega}_2| = 200 \text{ rad/s}$.

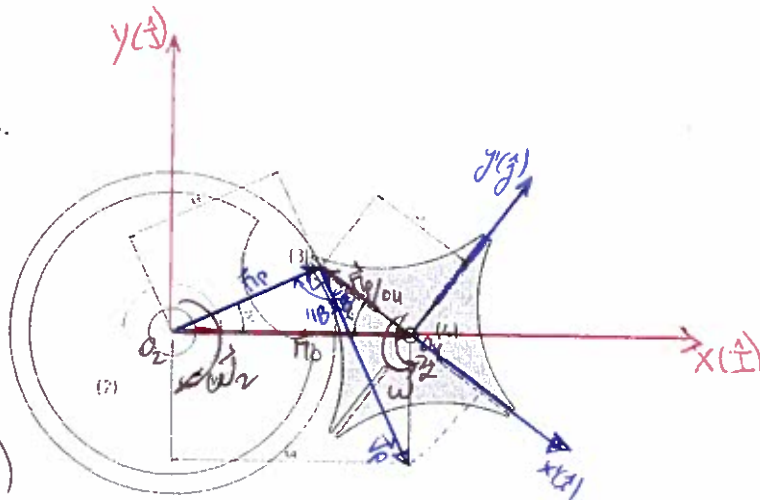


Figura 4. Mecanismo de Ginebra. Fuente: Castro-Valladares, L.D. (2017) elaboración propia.

$(\vec{\omega} \times \vec{r}_{P/O_1}) = \vec{v}_{output}$; $\vec{\omega} = \dot{\omega} \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix}$; $\vec{r}_{P/O_1} = r_{P/O_1} \begin{pmatrix} -1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} \rightarrow \vec{\omega} \times \vec{r}_{P/O_1} = \dot{\omega} \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix} \times r_{P/O_1} \begin{pmatrix} -1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} = \dot{\omega} r_{P/O_1} \begin{pmatrix} 0 \\ -1 \\ 0 \end{pmatrix}$

I.) Sistema de referencia

II.) $|\vec{V}_A| = |\vec{\omega}_2| r_{A/O_2}$

$= (200)(68)$

$|\vec{V}_A| = 13600 (\mu/s)$

III.) $\vec{V}_P = \vec{V}_O + \vec{V} + (\vec{\omega} \times \vec{r}_{P/O_1})$ (Sistema móvil Tador)

$\vec{V}_P = |\vec{V}_P| \begin{pmatrix} \cos 28 \\ -\sin 28 \\ 0 \end{pmatrix}$

$\vec{V}_O = \vec{0}$

$\vec{V} = |\vec{V}| \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}$

$\Rightarrow |\vec{V}_P| \begin{pmatrix} \cos 28 \\ -\sin 28 \\ 0 \end{pmatrix} = |\vec{V}| \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} + \dot{\omega} r_{P/O_1} \begin{pmatrix} 0 \\ -1 \\ 0 \end{pmatrix}$

$\Rightarrow |\vec{V}_P| \cos 28 = |\vec{V}|$

$|\vec{V}_P| \sin 28 = \dot{\omega} r_{P/O_1}$

$\vec{V} = 12008.09 (\mu/s) \hat{i}$
 $\vec{\omega} = 135.85 (\text{rad/s}) \hat{k}$

IV.) $\vec{A}_P = \vec{A}_O + \vec{A} + 2(\vec{\omega} \times \vec{v}) + (\vec{\alpha} \times \vec{r}_{P/O_1}) + \vec{\omega} \times (\vec{\omega} \times \vec{r}_{P/O_1})$

$\vec{A}_O = \vec{0}$; $2\vec{\omega} \times \vec{v} = 2[\dot{\omega} \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix} \times |\vec{V}| \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}] = 2\dot{\omega} |\vec{V}| \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \\ 0 \end{pmatrix}$

$\vec{A} = |\vec{A}| \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}$; $\vec{\omega} \times (\vec{\omega} \times \vec{r}_{P/O_1}) = \dot{\omega} \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix} \times [\dot{\omega} \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix} \times r_{P/O_1} \begin{pmatrix} -1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}] = \dot{\omega} \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix} \times [\dot{\omega} r_{P/O_1} \begin{pmatrix} 0 \\ -1 \\ 0 \end{pmatrix}] = -\dot{\omega}^2 r_{P/O_1} \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}$

$|\vec{A}_P| = \dot{\omega}_2^2 r_{P/O_2} = (200)^2 (68) = 2720000 (\mu/s^2) \rightarrow \vec{A}_P = |\vec{A}_P| \begin{pmatrix} -\cos 62^\circ \\ -\sin 62^\circ \\ 0 \end{pmatrix}$

$|\vec{A}_P| (-\cos 62^\circ) = |\vec{A}| + \dot{\omega}^2 r_{P/O_1}$

$|\vec{A}_P| (-\sin 62^\circ) = 2\dot{\omega} |\vec{V}| - |\vec{A}| r_{P/O_1}$

$|\vec{A}| = 3156962.65 (\mu/s^2)$

$|\vec{\alpha}| = 153294.75 (\mu/s^2)$

$120515.22 (\mu/s^2)$

$|\vec{A}| = -|\vec{A}_P| \cos 62^\circ - \dot{\omega}^2 r_{P/O_1}$
 $|\vec{\alpha}| = \frac{2\dot{\omega} |\vec{V}| + |\vec{A}_P| \sin 62^\circ}{r_{P/O_1}}$

$\vec{A} = |\vec{A}| \begin{pmatrix} -1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}$
 $\vec{\alpha} = |\vec{\alpha}| \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix}$

→ Sistema móvil



Problema 5.) (25 puntos)

(MECG1020)

Para el mecanismo intermitente mostrado en la figura 4, usando el método grafo-analítico, determinar:

- a.) $\bar{\omega}_{salida}$.
- b.) $\bar{V}_{relativa}$.
- c.) $\bar{\alpha}_{salida}$.
- d.) $\bar{A}_{relativa}$.
- e.) Comparar con las respuestas obtenidas en el problema 4.

Nota: el desarrollo gráfico se deberá realizar en gráfico proporcionado en la siguiente página (escala 1:1). Además, en esta hoja, puede escribir las respuestas de forma concisa y ordenada.

I. Instrucciones

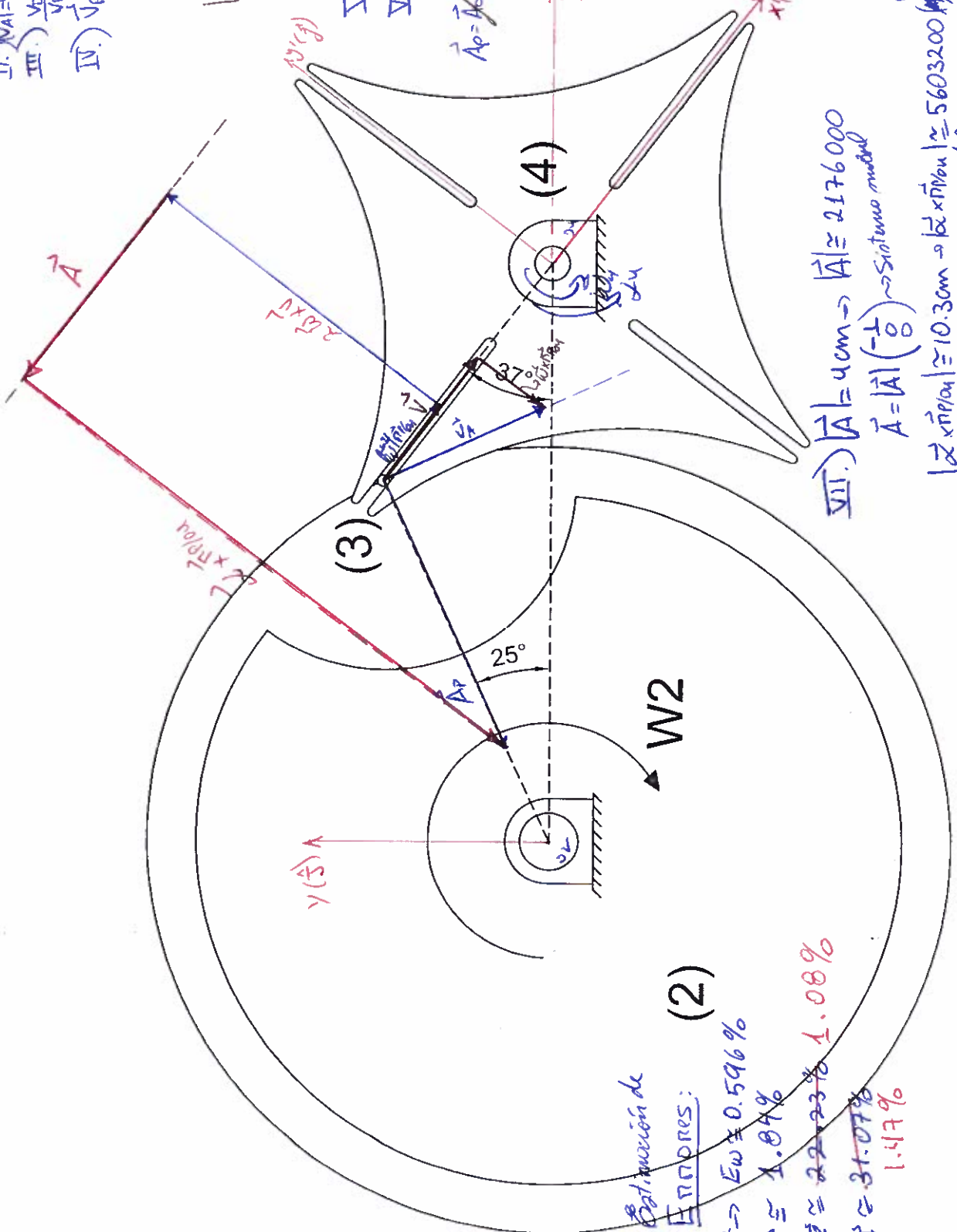
II. $|\vec{V}_A| = (200)(60) = 12000 \text{ (cm/s)}$
 III. $\frac{V_p}{V_R} = \frac{5 \text{ cm}}{13600 \text{ (cm/s)}}$
 IV. $\vec{V}_p = \vec{V} + \vec{\omega} \times \vec{r}_{p/A}$
 $\vec{\omega} = \omega \hat{k} = \omega \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix}$
 $\vec{r}_{p/A} = r \begin{pmatrix} \cos(\theta) \\ \sin(\theta) \\ 0 \end{pmatrix}$
 $\vec{\omega} \times \vec{r}_{p/A} = \omega r \begin{pmatrix} -\sin(\theta) \\ \cos(\theta) \\ 0 \end{pmatrix}$

$|\vec{V}| = 2.6 \text{ cm} \rightarrow |\vec{V}| \approx 11786.67 \text{ (cm/s)}$
 $|\vec{\omega} \times \vec{r}_{p/A}| = 1.4 \text{ cm}$
 $\rightarrow |\vec{V}_p| \approx 6346.67 \text{ (cm/s)}$
 $\Rightarrow |\vec{\omega}| \approx 135.04 \text{ (rad/s)}$

V. $|\vec{A}_p| = |\vec{\omega}_1|^2 |\vec{r}_{p/O_1}| + |\vec{\omega}_2|^2 |\vec{r}_{p/O_2}| = 2720000 \text{ (cm/s}^2)$
 VI. $\frac{A_D}{A_R} = \frac{5 \text{ cm}}{2720000 \text{ (cm/s}^2)}$

$\vec{A}_p = \vec{A} + (\vec{\omega} \times \vec{v}) + (\vec{\omega} \times \vec{r}_{p/A}) + \vec{\omega} \times (\vec{\omega} \times \vec{r}_{p/A})$
 $\vec{A} = \vec{A} \hat{k}$
 $(\vec{\omega} \times \vec{v}) = \omega \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} v_x \\ v_y \\ 0 \end{pmatrix} = \omega \begin{pmatrix} -v_y \\ v_x \\ 0 \end{pmatrix}$
 $(\vec{\omega} \times \vec{r}_{p/A}) = \omega \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix} \times r \begin{pmatrix} \cos(\theta) \\ \sin(\theta) \\ 0 \end{pmatrix} = \omega r \begin{pmatrix} -\sin(\theta) \\ \cos(\theta) \\ 0 \end{pmatrix}$
 $\vec{\omega} \times (\vec{\omega} \times \vec{r}_{p/A}) = \omega^2 \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} r \cos(\theta) \\ r \sin(\theta) \\ 0 \end{pmatrix} = \omega^2 r \begin{pmatrix} -\sin(\theta) \\ -\cos(\theta) \\ 0 \end{pmatrix}$

$2 \vec{\omega} \times \vec{v}_{oul} = 2 \omega \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} v_x \\ v_y \\ 0 \end{pmatrix} = 2 \omega \begin{pmatrix} -v_y \\ v_x \\ 0 \end{pmatrix}$
 $\rightarrow 2 \omega \begin{pmatrix} -v_y \\ v_x \\ 0 \end{pmatrix} = 2 \omega \begin{pmatrix} -1.36 \\ 2.6 \\ 0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -5.87 \\ 11.18 \\ 0 \end{pmatrix}$
 $|\vec{v}_p| = 857082.68 \text{ (cm/s}^2)$
 $= 1.58 \text{ (m/s}^2)$



- VIII. Determinación de ERRORES:
1. $\omega_{tot} \rightarrow E_\omega \approx 0.596\%$
 2. $E_{\vec{v}} \approx 1.04\%$
 3. $E_{\vec{a}} \approx 22.23\% \rightarrow 1.08\%$
 4. $E_{\vec{A}} \approx 31.07\% \rightarrow 1.47\%$

VII. $|\vec{A}| = 4 \text{ cm} \rightarrow |\vec{A}| \approx 2176000$
 $\vec{A} = |\vec{A}| \begin{pmatrix} -1 \\ 0 \end{pmatrix} \rightarrow \text{Sistema móvil}$
 $|\vec{a} \times \vec{r}_{p/A}| \approx 10.3 \text{ cm} \rightarrow |\vec{a} \times \vec{r}_{p/A}| \approx 5603200 \text{ (cm/s}^2)$
 $\rightarrow |\vec{a}| = 119217.02 \text{ (cm/s}^2)$
 $\rightarrow \vec{a} = |\vec{a}| \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \end{pmatrix} \rightarrow \text{Sistema móvil}$

Dibujado por: Ing. L. Castro, M.S.M.E.



Problema 6.) (25 puntos)

(MECG1020)

Para el sistema mecánico mostrado en la figura 5, usando el método grafo-analítico, determinar:

- a.) La imagen de velocidades del eslabón (3).
- b.) Estimar \bar{V}_c .
- c.) La imagen de aceleraciones del eslabón (3)
- d.) Estimar \bar{A}_c .

NOTA: $\bar{\omega}_2 = 150 \left(\frac{rad}{s} \right)$

Nota: el desarrollo gráfico se deberá realizar en gráfico proporcionado en la siguiente página (escala 1:1). Además, en esta hoja, puede escribir las respuestas de forma concisa y ordenada.

I. Sist. Referencia
 II. $\vec{V}_A = \vec{\omega}_2 \times \vec{r}_{A/O_2} = 9000 \text{ (mm/s)}$

$\frac{V_D}{r} = \frac{4 \text{ cm}}{9000 \text{ mm/s}} \rightarrow \vec{V}_D = \vec{\omega}_2 \times \vec{r}_{D/O_2} + \vec{\omega}_3 \times \vec{r}_{D/O_3}$

III. $\vec{V}_B = \vec{V}_A + \vec{\omega}_3 \times \vec{r}_{B/A}$

$|\vec{V}_B| = 6 \text{ mm/s} \approx 0.6 \text{ cm}$

$|\vec{V}_B| \approx 1350 \text{ (mm/s)}$

$(\vec{\omega}_3 \times \vec{r}_{B/A}) = 3.8 \text{ cm} \approx 8550 \text{ (mm/s)}$

$\rightarrow |\vec{\omega}_3| \approx 166.02 \text{ (rad/s)}$

IV. $\vec{V}_C = \vec{V}_A + \vec{V}_{C/A}$
 $\vec{V}_{C/A} = \vec{\omega}_3 \times \vec{r}_{C/A}$

$\vec{V}_C = \vec{V}_B + \vec{V}_{C/B} \perp \vec{BC}$

$|\vec{V}_C| \approx 5.45 \text{ cm} \approx 12262.5 \text{ (mm/s)}$

V. $|\vec{A}_A| = |\vec{\omega}_2|^2 \cdot r_{A/O_2} = (150)^2 (60 \text{ mm}) = 1350000 \text{ (mm/s}^2)$

$\frac{A_B}{AR} = \frac{5 \text{ cm}}{1350000 \text{ (mm/s}^2)}$

VI. $\vec{A}_B = \vec{A}_A + \vec{\omega}_3 \times (\vec{\omega}_3 \times \vec{r}_{B/A}) + \vec{\omega}_3 \times \vec{r}_{B/O_3}$

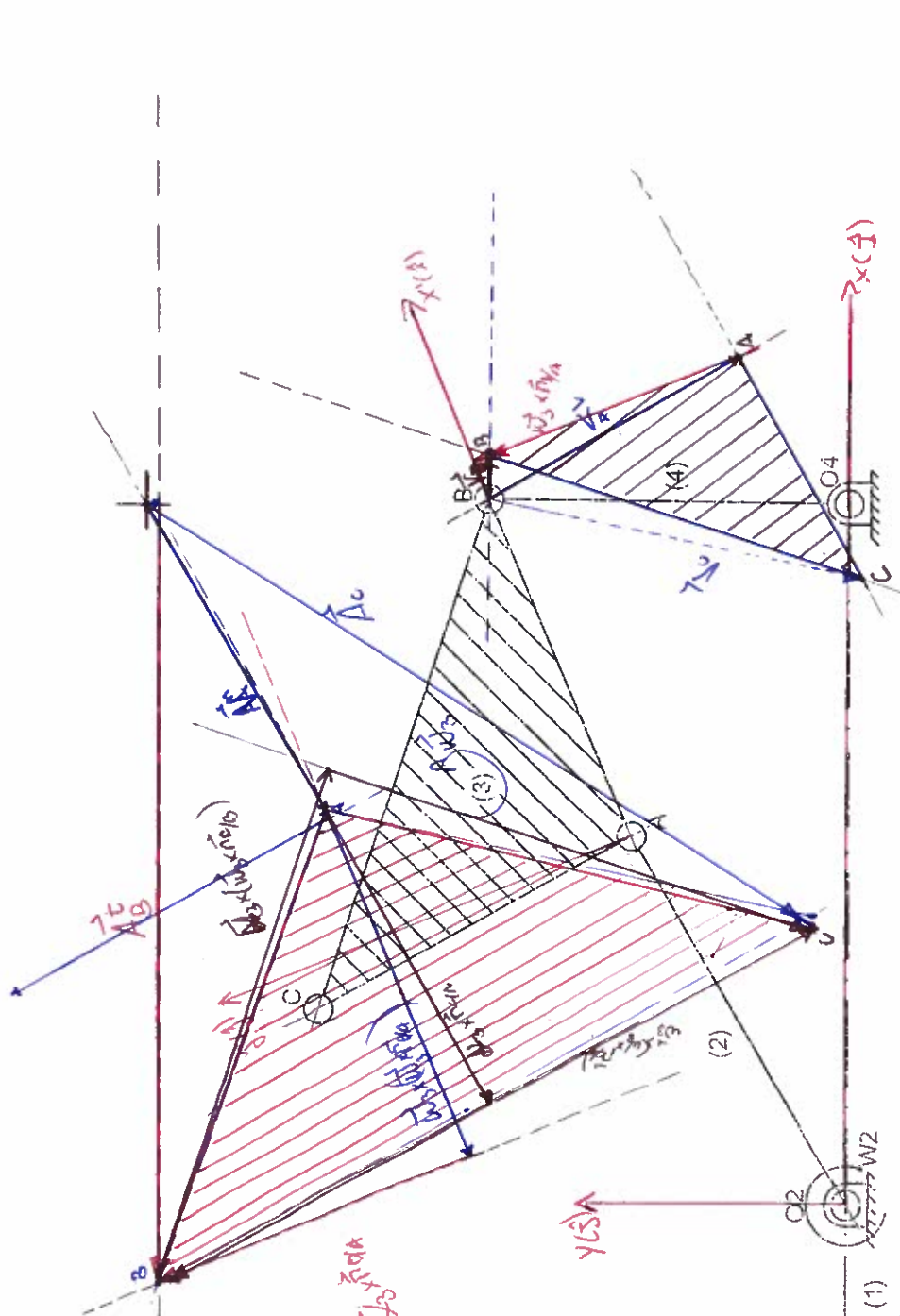
$|\vec{A}_B| = |\vec{\omega}_3|^2 (r_{B/A}) = \left(\frac{1350}{50}\right)^2 (50) = 36450 \text{ (mm/s}^2)$

$(\vec{A}_B)^T = \vec{\omega}_3 \times (\vec{\omega}_3 \times \vec{r}_{B/A}) \rightarrow \perp \vec{V}_B$

$(\vec{\omega}_3 \times \vec{r}_{B/A}) \rightarrow (\perp) \times (\perp) = \hat{j}$
 $\vec{\omega}_3 \times (\vec{\omega}_3 \times \vec{r}_{B/A}) = \hat{i} \times (\hat{j} \times \hat{i}) = \hat{i} \times \hat{j} = -\hat{k}$

$|\vec{\omega}_3|^2 \cdot r_{B/A} = (166.02 \text{ rad/s})^2 (51.5 \text{ mm}) = 1419475.98 \text{ (mm/s}^2)$

$|\vec{A}_B| = 10.9 \text{ cm} \rightarrow \vec{A}_B = 2943000 \text{ (mm/s}^2) \rightarrow |\vec{A}_B| = 58860 \text{ (rad/s}^2) \rightarrow \vec{A}_B = |\vec{A}_B| \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix}$



IX. $|\vec{A}_C| \approx 11 \text{ cm} \approx 270000 \text{ (mm/s}^2)$

VII. $|\vec{\omega}_3 \times \vec{r}_{B/A}| = 47.8 \text{ mm} \approx 1269000 \text{ (mm/s}^2)$
 $|\vec{\omega}_3| = 24640.78 \text{ (rad/s)}$

VIII. $\vec{A}_C = \vec{A}_A + (\vec{\omega}_3 \times \vec{r}_{C/A}) + \vec{\omega}_3 \times (\vec{\omega}_3 \times \vec{r}_{C/A})$
 $\vec{A}_C = \vec{A}_B + \vec{A}_B + (\vec{\omega}_3 \times \vec{r}_{C/A}) + \vec{\omega}_3 \times (\vec{\omega}_3 \times \vec{r}_{C/A})$



CB = 7.5 cm
 AB = 5.15 cm
 CA = 4.95 cm
 r_A = 6 cm

Dibujado por: Ing. L. Castro, M.S.M.E.

$$\ddot{x} : -n_4 \ddot{\theta}_4 S\theta_4 - n_4 (\dot{\theta}_4)^2 C\theta_4 + \ddot{\theta}_1 - n_3 C\theta_3 + n_3 \dot{\theta}_3 S\theta_3 + n_3 \ddot{\theta}_3 S\theta_3 + n_3 \dot{\theta}_3^2 C\theta_3 = 0$$

$$\ddot{y} : n_4 \ddot{\theta}_4 C\theta_4 - n_4 (\dot{\theta}_4)^2 S\theta_4 - \ddot{\theta}_2 S\theta_2 - \dot{\theta}_2^2 C\theta_2 - n_3 \dot{\theta}_3 C\theta_3 - n_3 \ddot{\theta}_3 C\theta_3 - n_3 \dot{\theta}_3^2 S\theta_3 + n_3 \ddot{\theta}_3 S\theta_3 = 0$$

$$\begin{bmatrix} -n_4 S\theta_4 & +1 \\ n_4 C\theta_4 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{\theta}_4 \\ \dot{\theta}_5 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} n_4 (\dot{\theta}_4)^2 C\theta_4 + \dot{\theta}_3 C\theta_3 - n_3 \dot{\theta}_3 S\theta_3 - n_3 \dot{\theta}_3^2 S\theta_3 - n_3 (\ddot{\theta}_3) S\theta_3 - n_3 (\dot{\theta}_3)^2 C\theta_3 \\ n_4 (\dot{\theta}_4)^2 S\theta_4 + \dot{\theta}_3 S\theta_3 - n_3 \dot{\theta}_3 C\theta_3 + n_3 \dot{\theta}_3^2 C\theta_3 + n_3 \ddot{\theta}_3 C\theta_3 + n_3 (\dot{\theta}_3)^2 S\theta_3 \end{bmatrix}$$



Problema 7.) (25 puntos)

(MECG1020)

Para el mecanismo de retorno rápido mostrado en la figura 6; usando el método vectorial de lazo cerrado, determinar:

- Las ecuaciones de posición del mecanismo.
- Las ecuaciones de velocidad del mecanismo.
- Las ecuaciones de aceleración del mecanismo.
- Determinar la posición del punto A.
- Determinar la posición del punto B.

Restricciones Mecánicas

- $\vec{n}_1 = \text{constante}$
 $\theta_1 = \text{constante} = 0^\circ$
- $\theta_3 = \text{constante} = 90^\circ$
- $|\vec{n}_6| = \text{constante}$
 $\theta_6 = \text{constante}$

I.) Sistema de referencia

II.) Ecuaciones Vectoriales

$$\vec{n}_2 = \vec{n}_1 + \vec{n}_3 \quad (1)$$

$$\vec{n}_3 = \vec{n}_4 + \vec{n}_5 + \vec{n}_6 \quad (2)$$

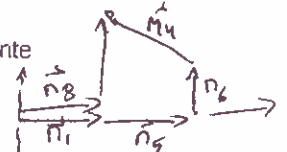
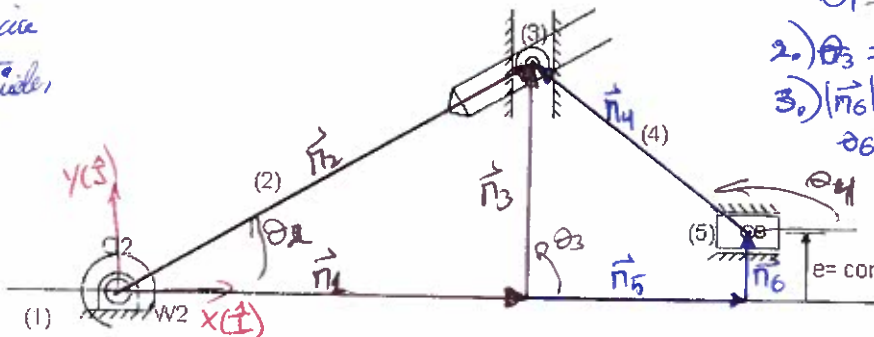


Figura 6. Mecanismo articulado. Fuente: Castro-Valladares, L.D. (2017) elaboración propia.

III.) Primer Sistema

$$\vec{n}_2 - \vec{n}_4 - \vec{n}_3 = \vec{0}$$

$$\begin{cases} X: n_2 C\theta_2 - n_4 = 0 \\ Y: n_2 S\theta_2 - n_3 = 0 \end{cases} \rightarrow \text{Posición de [A]} \rightarrow \begin{cases} A_x = n_1 = \text{constante} \\ A_y = n_3 = n_2 \text{Sin}\theta_2 \end{cases}$$

$$\dot{x} : \dot{n}_2 C\theta_2 - n_2 \dot{\theta}_2 S\theta_2 = 0$$

$$\dot{y} : \dot{n}_2 S\theta_2 + n_2 \dot{\theta}_2 C\theta_2 - \dot{n}_3 = 0$$

$$\begin{bmatrix} C\theta_2 & 0 \\ S\theta_2 & -1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{n}_2 \\ \dot{n}_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} n_2 \dot{\theta}_2 S\theta_2 \\ -n_2 \dot{\theta}_2 C\theta_2 \end{bmatrix}$$

$$\ddot{x} : \ddot{n}_2 C\theta_2 - \dot{n}_2 \dot{\theta}_2 S\theta_2 - n_2 \ddot{\theta}_2 S\theta_2 - n_2 \dot{\theta}_2^2 C\theta_2 = 0$$

$$\ddot{y} : \ddot{n}_2 S\theta_2 + \dot{n}_2 \dot{\theta}_2 C\theta_2 + n_2 \ddot{\theta}_2 C\theta_2 + n_2 \dot{\theta}_2^2 S\theta_2 - \ddot{n}_3 = 0$$

$$\rightarrow \begin{bmatrix} C\theta_2 & 0 \\ S\theta_2 & -1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \ddot{n}_2 \\ \ddot{n}_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \dot{n}_2 \dot{\theta}_2 S\theta_2 + n_2 \ddot{\theta}_2 S\theta_2 + n_2 \dot{\theta}_2^2 C\theta_2 \\ -\dot{n}_2 \dot{\theta}_2 C\theta_2 - n_2 \ddot{\theta}_2 C\theta_2 - n_2 \dot{\theta}_2^2 S\theta_2 \end{bmatrix}$$

IV.) $\vec{n}_3 = \vec{n}_4 + \vec{n}_5 + \vec{n}_6 \rightarrow$ conocido como $|\vec{n}_3|$ y θ_6

$$\vec{0} = \vec{n}_4 + \vec{n}_5 + \vec{n}_6 - \vec{n}_3 = \vec{0}$$

$$X: n_4 C\theta_4 + n_5 C\theta_5 + n_6 C\theta_6 - n_3 C\theta_3 = 0$$

$$Y: n_4 S\theta_4 + n_5 S\theta_5 + n_6 S\theta_6 - n_3 S\theta_3 = 0$$

$$\vec{B} = \begin{pmatrix} n_5 + n_6 \\ n_6 \end{pmatrix}$$

$$\theta_4 = \text{Sin}^{-1} \left(\frac{n_3 S\theta_3 - n_6 S\theta_6}{n_4} \right)$$

$$n_4 = \frac{n_3 C\theta_3 - n_5 C\theta_5}{C\theta_4}$$

$$n_5 = n_3 C\theta_3 - n_4 C\theta_4$$

$$\dot{x} : -n_4 \dot{\theta}_4 S\theta_4 + \dot{n}_5 - \dot{n}_3 C\theta_3 + n_3 \dot{\theta}_3 S\theta_3 = 0$$

$$\dot{y} : n_4 \dot{\theta}_4 C\theta_4 - \dot{n}_3 S\theta_3 - n_3 \dot{\theta}_3 C\theta_3 = 0$$

$$\begin{bmatrix} -n_4 S\theta_4 & +1 \\ n_4 C\theta_4 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{\theta}_4 \\ \dot{n}_5 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \dot{n}_3 C\theta_3 - n_3 \dot{\theta}_3 S\theta_3 \\ \dot{n}_3 S\theta_3 + n_3 \dot{\theta}_3 C\theta_3 \end{bmatrix}$$