

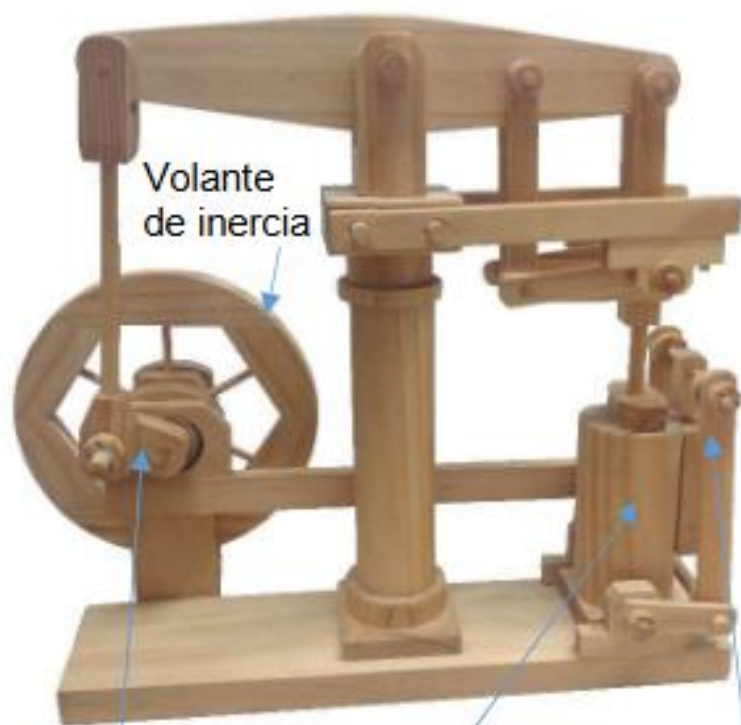


FACULTAD  
DE INGENIERÍA

# MECANISMOS PRÁCTICA

**MECÁNICA APLICADA**  
**MECÁNICA Y MECANISMOS**

**Ing. Carlos Barrera-2025**



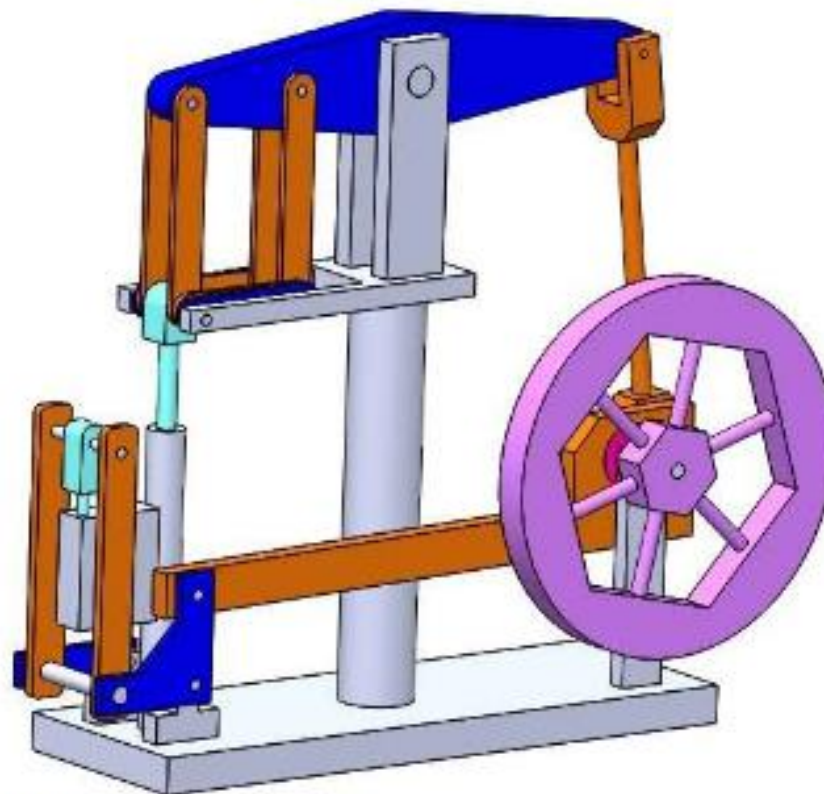
Manivela

Volante  
de inercia

Cilindro del pistón  
de potencia

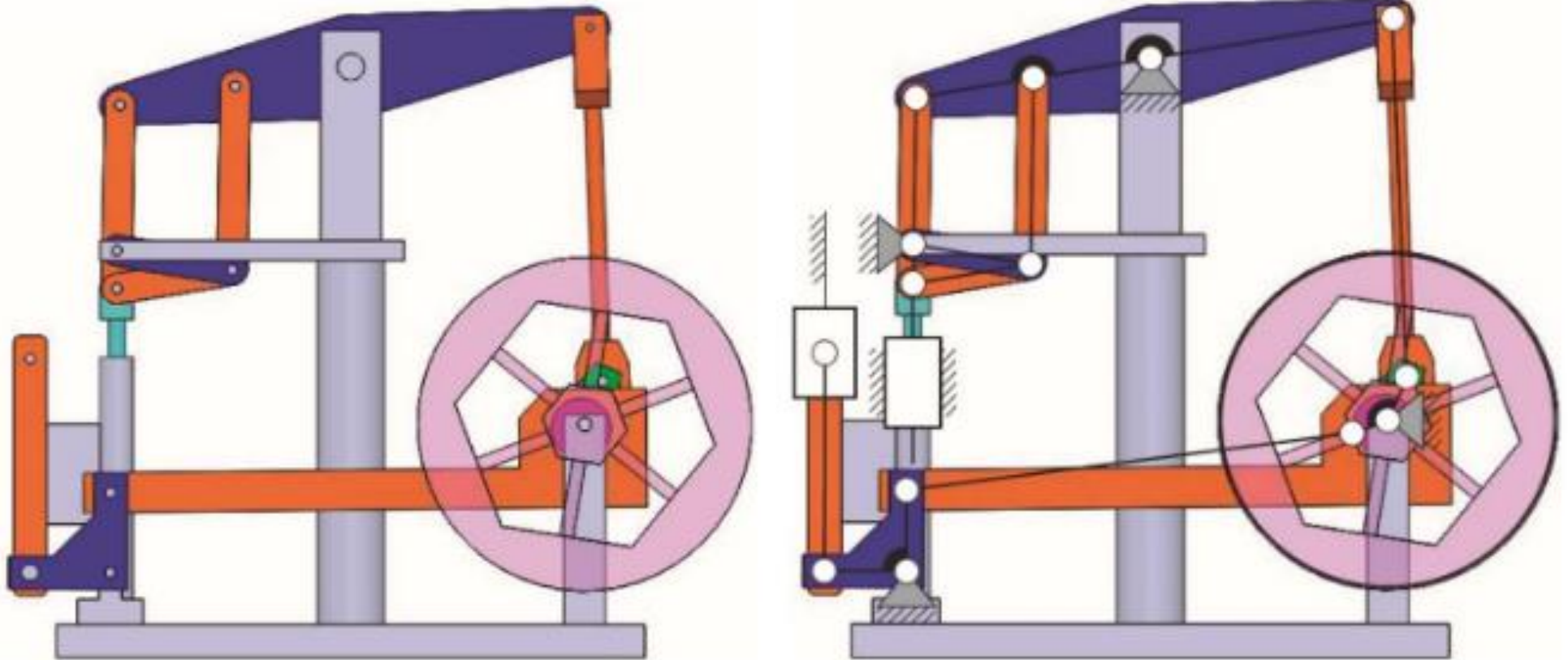
Cilindro de la válvula de  
distribución de vapor

a)

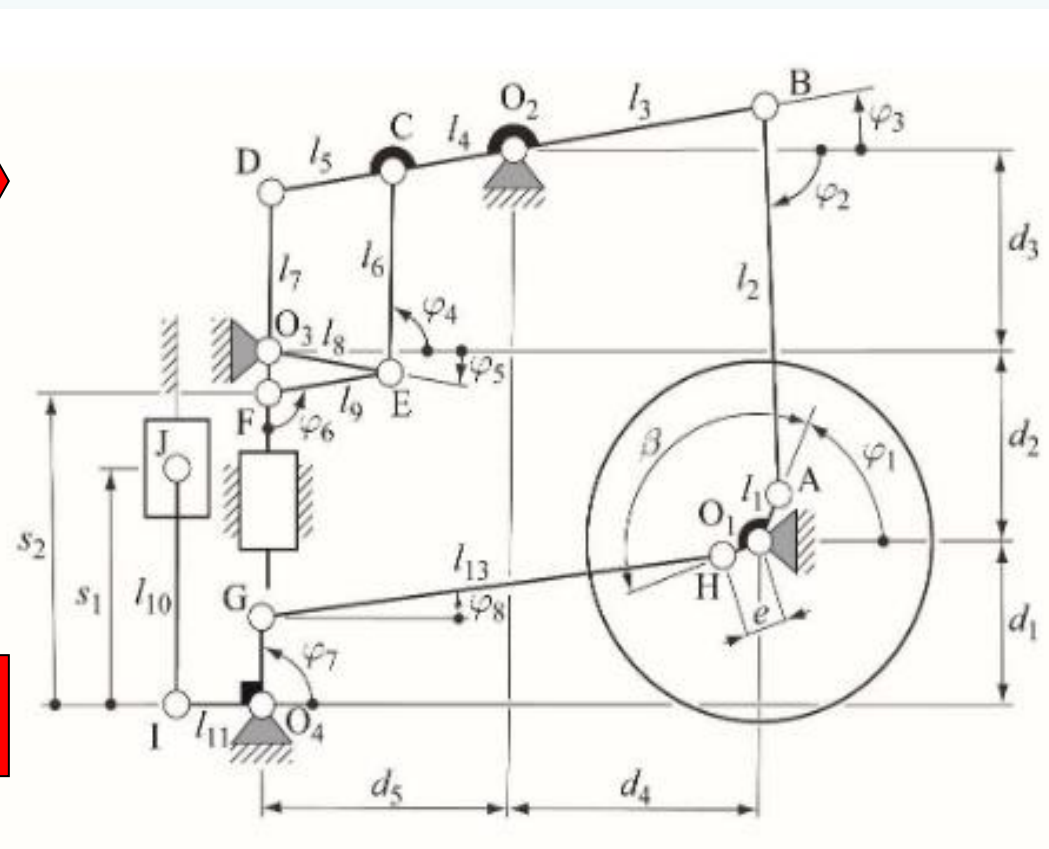
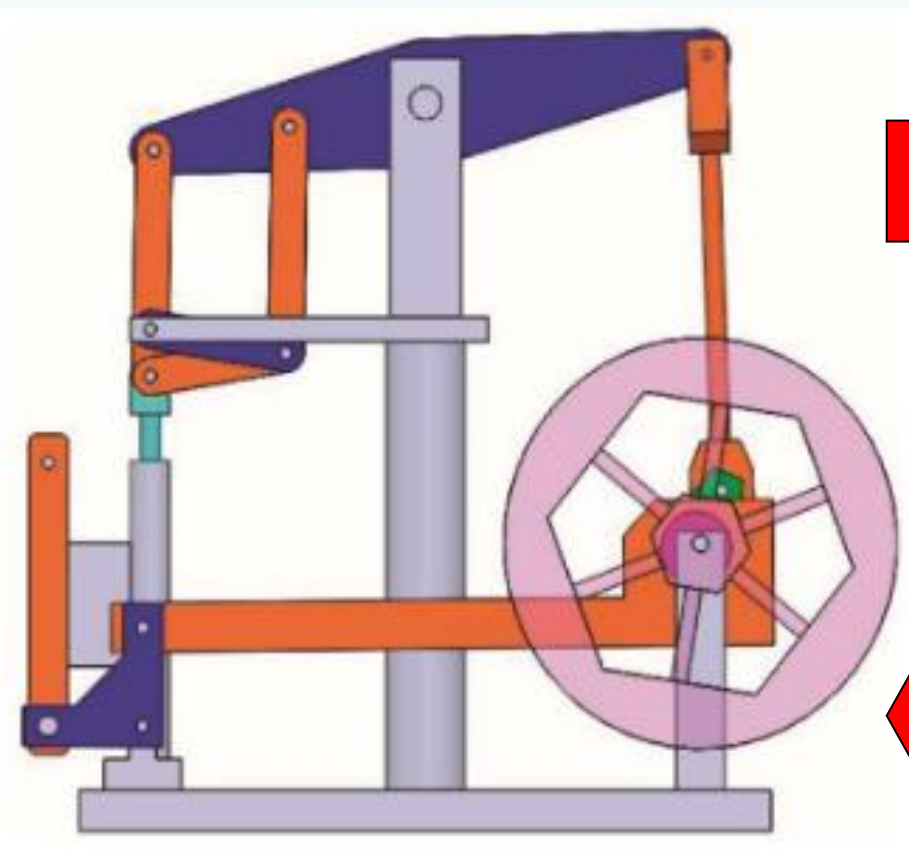


b)

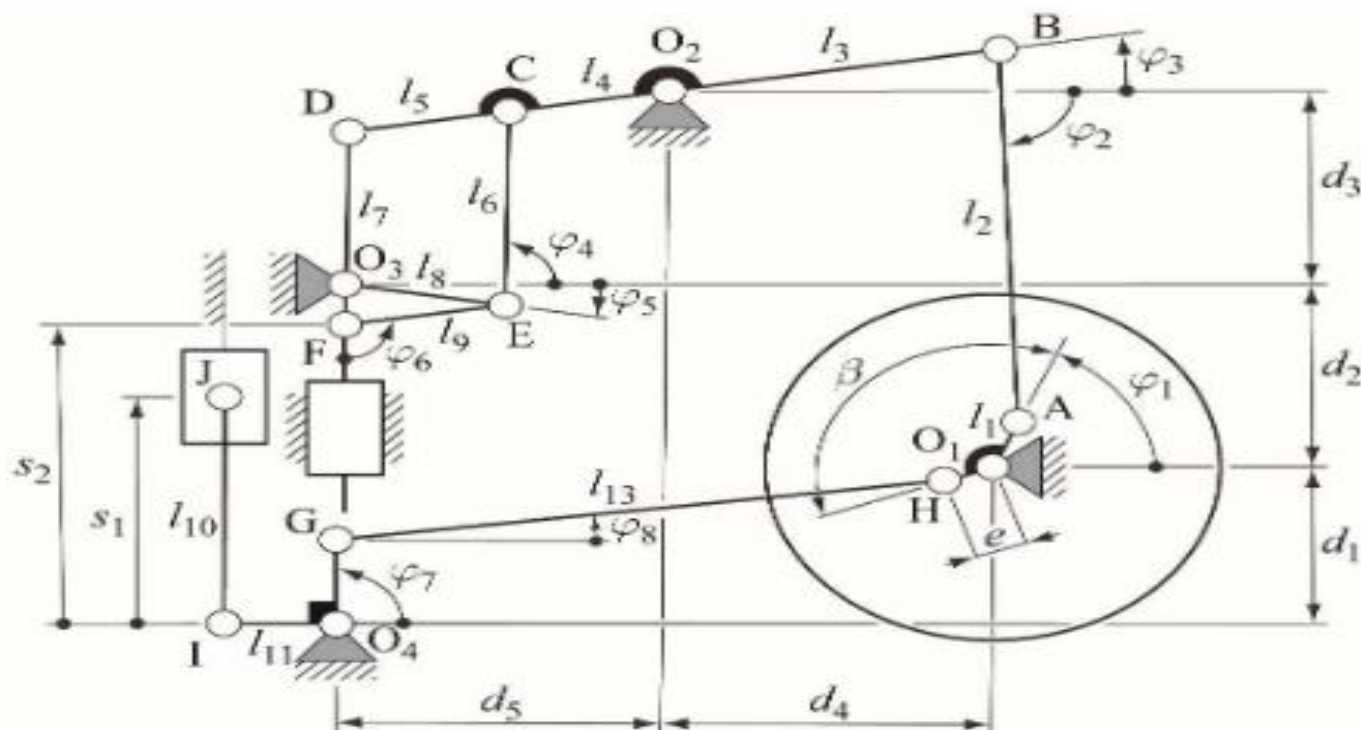
Mecanismo de la máquina de vapor de Watt: a) Foto de la maqueta real y b) Modelo virtual 3D



Máquina de vapor de Watts: a) Vista en alzado y b) Esquema de símbolos







$l_1 = 14 \text{ mm}$	$l_4 = l_5 = l_8 = l_9 = 35 \text{ mm}$	$l_{11} = l_{12} = 24 \text{ mm}$	$d_1 = 44,53 \text{ mm}$	$d_4 = d_5 = 70 \text{ mm}$
$l_2 = 106 \text{ mm}$	$l_6 = l_7 = 55 \text{ mm}$	$l_{13} = 142,11 \text{ mm}$	$d_2 = 51,99 \text{ mm}$	$e = 1,61 \text{ mm}$
$l_3 = 72,5 \text{ mm}$	$l_{10} = 64 \text{ mm}$		$d_3 = 55,01 \text{ mm}$	$\beta = 161,85^\circ$

Esquema de símbolos con las variables y parámetros del mecanismo.

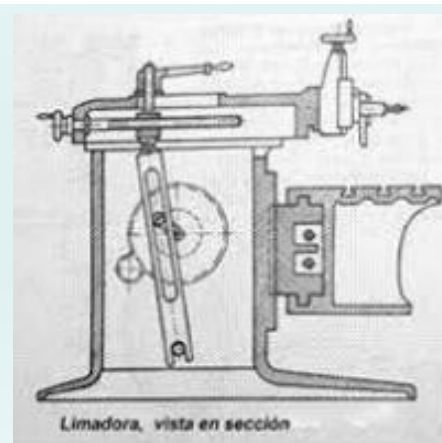
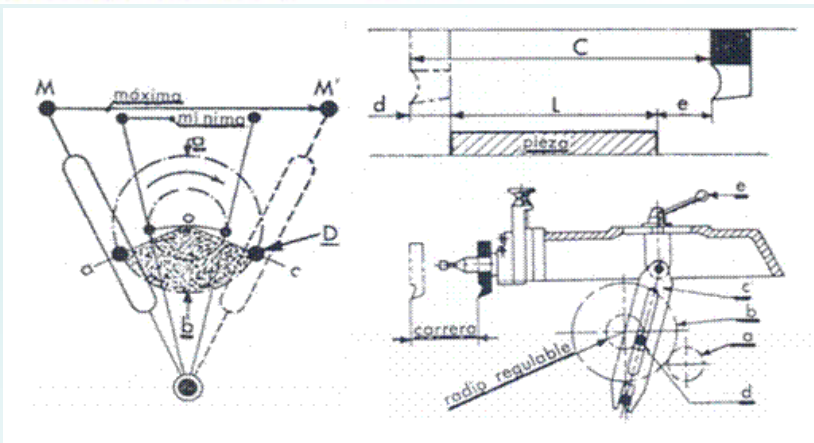
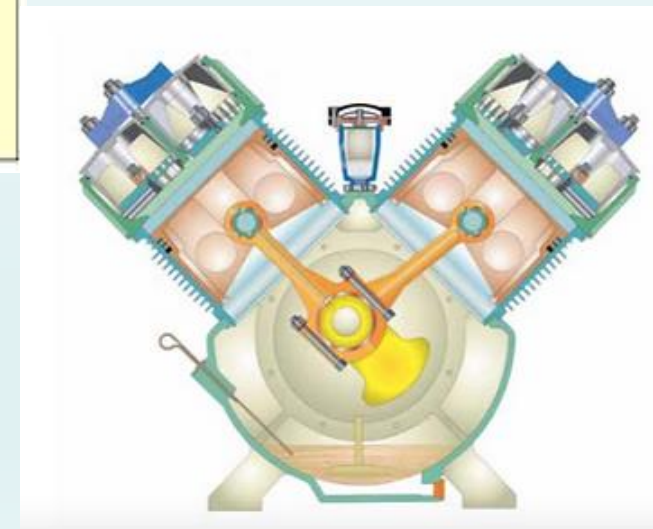
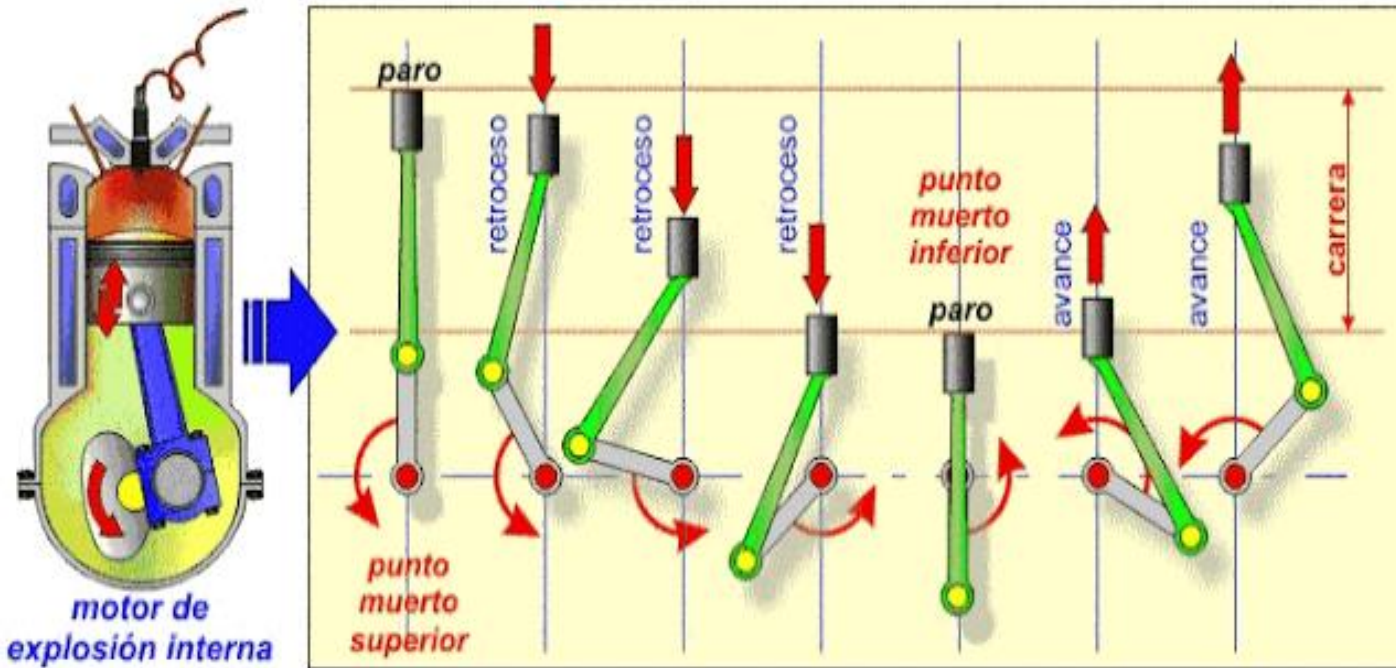




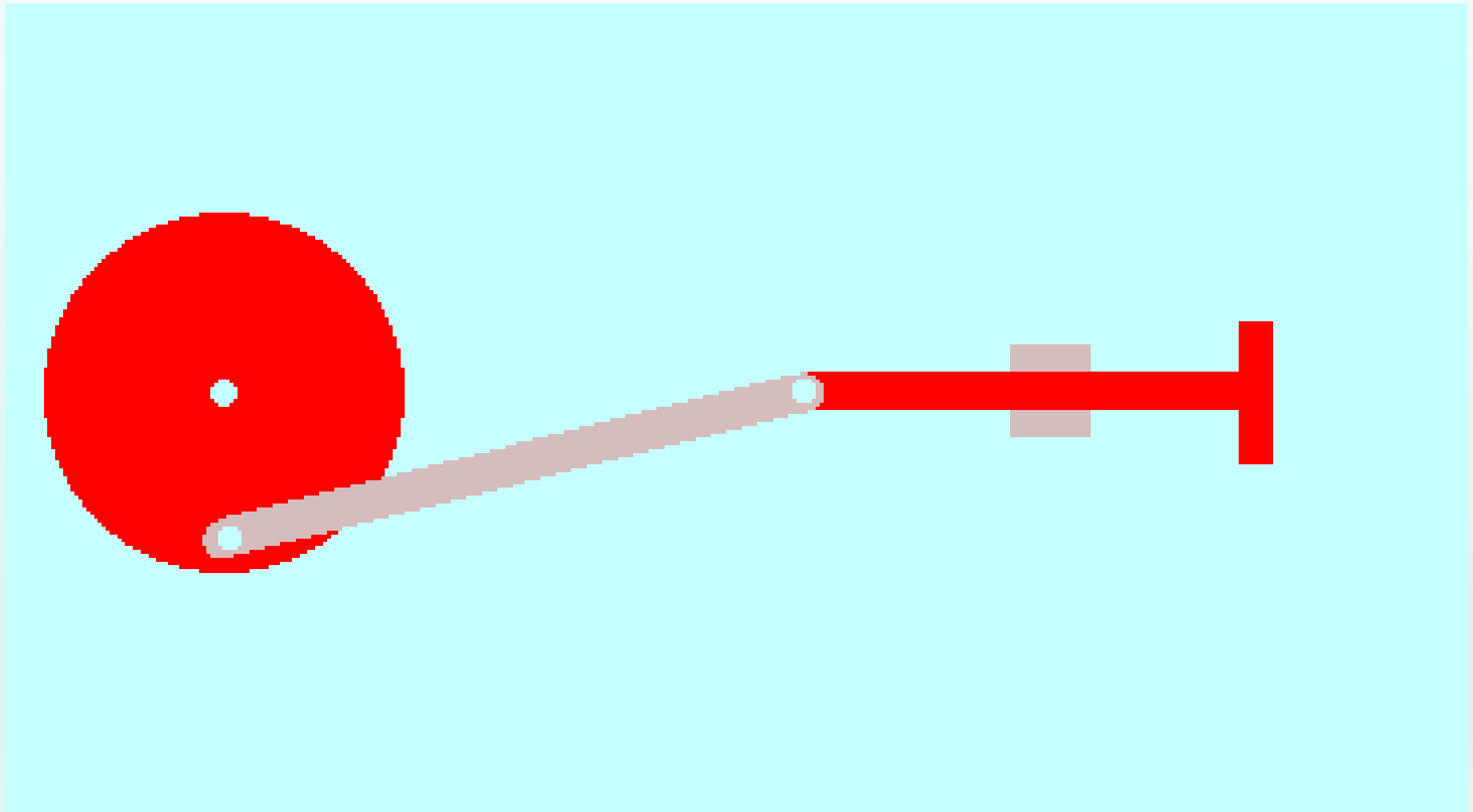




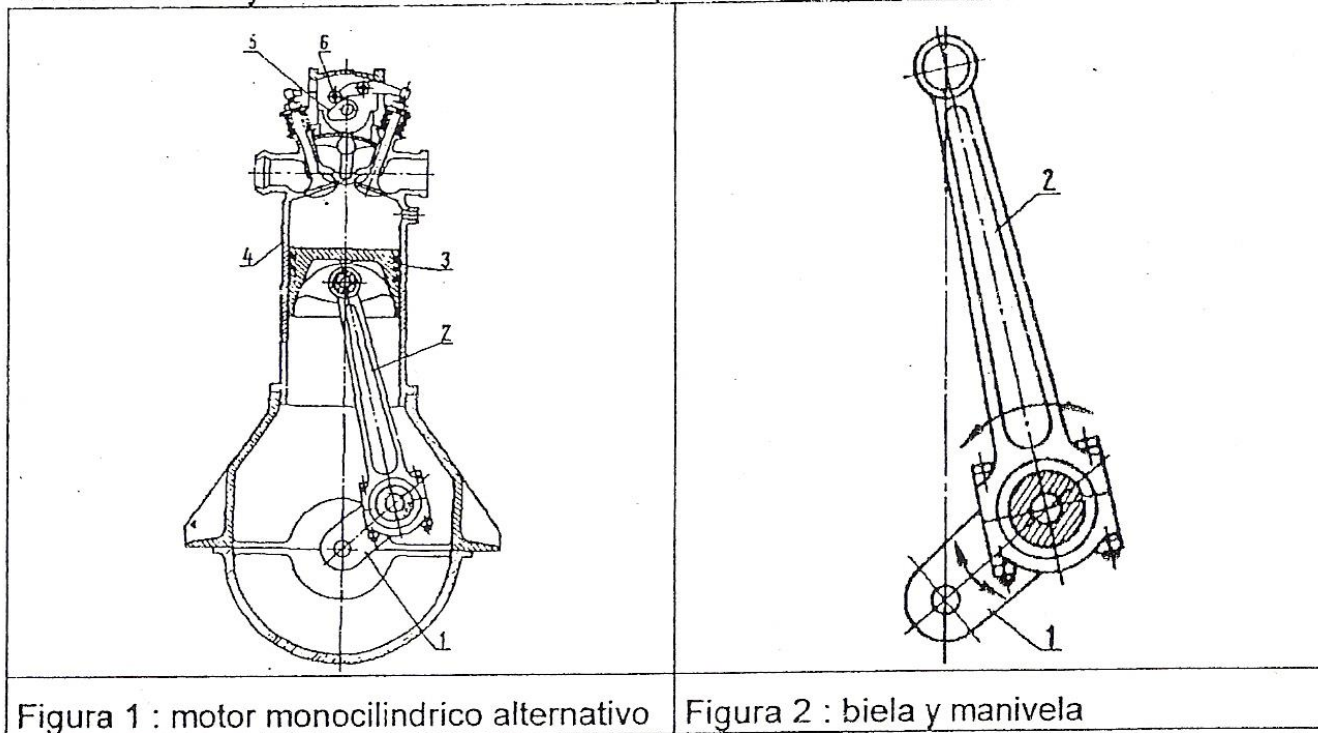








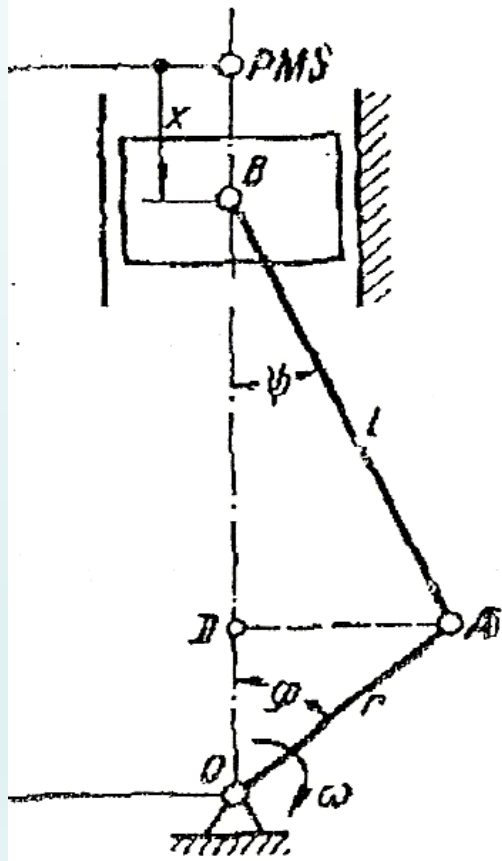
## **ESTUDIO DEL MECANISMO BIELA-MANIVELA**



**El mecanismo biela-manivela se utiliza en los motores de combustión interna y permite transformar el movimiento alternativo de un pistón en un movimiento rotativo del cigüeñal**



**En la figura se representa esquemáticamente el mecanismo y vamos a definir como:**



$x$  Desplazamiento del centro perno (B) desde su punto superior ( PMS )

PMS punto muerto superior ( indica la posición más alejada del centro del perno B desde O )

$r$  radio de manivela o cigüeña!

$C = 2 \cdot r$  Carrera del pistón ( recorrido entre el PMS y el PMI )

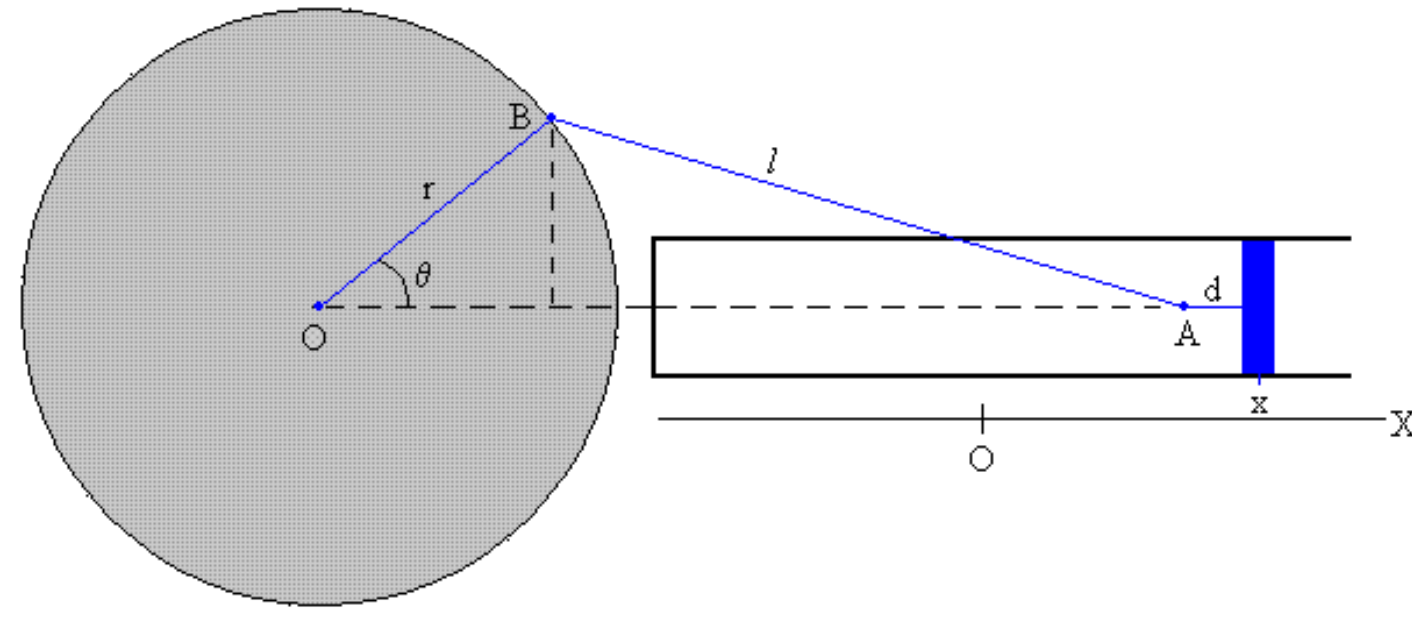
PMI Punto muerto inferior . Indica la posición más cercana del pistón al eje .

$L$  longitud de la biela

$\omega t = \varphi$  = Angulo girado por la manivela o cigüeñal desde el PMS hasta una posición cualesquiera

$\psi$  ángulo girado por la biela en el mismo intervalo.

## Descripción del movimiento

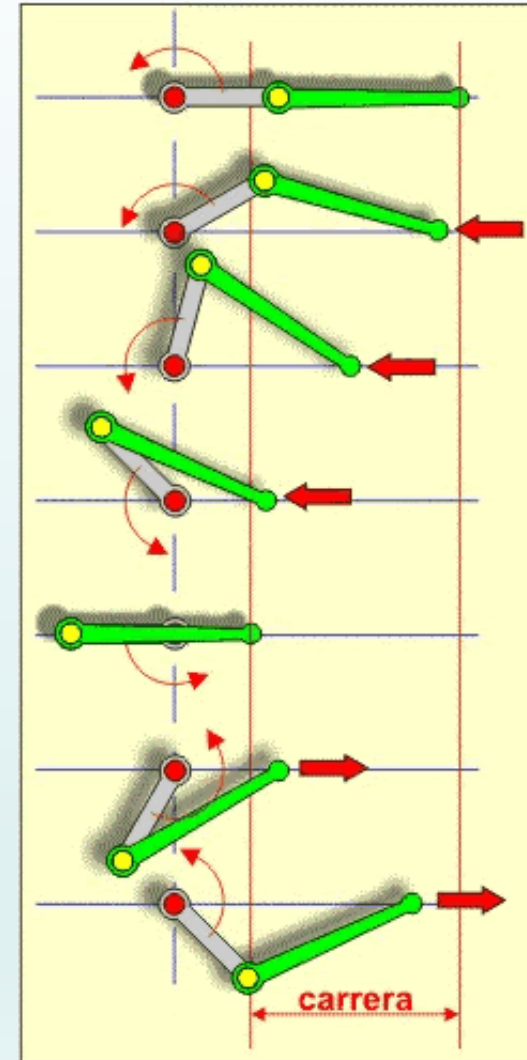


Supongamos que la manivela tiene radio  $r$ , y la biela tiene una longitud  $l$  ( $l > 2r$ ).

La manivela gira con velocidad angular constante  $\omega$ , y el pistón oscila.

La posición del pistón respecto del centro de la rueda es

$$x_e = r \cdot \cos \theta + \sqrt{l^2 - r^2 \sin^2 \theta} + d$$





Si situamos el origen en la posición en la posición del pistón para  $\theta=90^\circ$

$$x_O = \sqrt{l^2 - r^2} + d$$

## Posición del pistón

$$x = x_e - x_O = r \cdot \cos \theta + \sqrt{l^2 - r^2 \sin^2 \theta} - \sqrt{l^2 - r^2}$$

Si la manivela se mueve con velocidad angular  $\omega$  constante, la posición del pistón en función del tiempo es

$$x = r \cdot \cos(\omega t) + \sqrt{l^2 - r^2 \sin^2(\omega t)} - \sqrt{l^2 - r^2}$$

El valor máximo se obtiene para  $\omega t=0$ , y vale

$$x = r + l - \sqrt{l^2 - r^2}$$

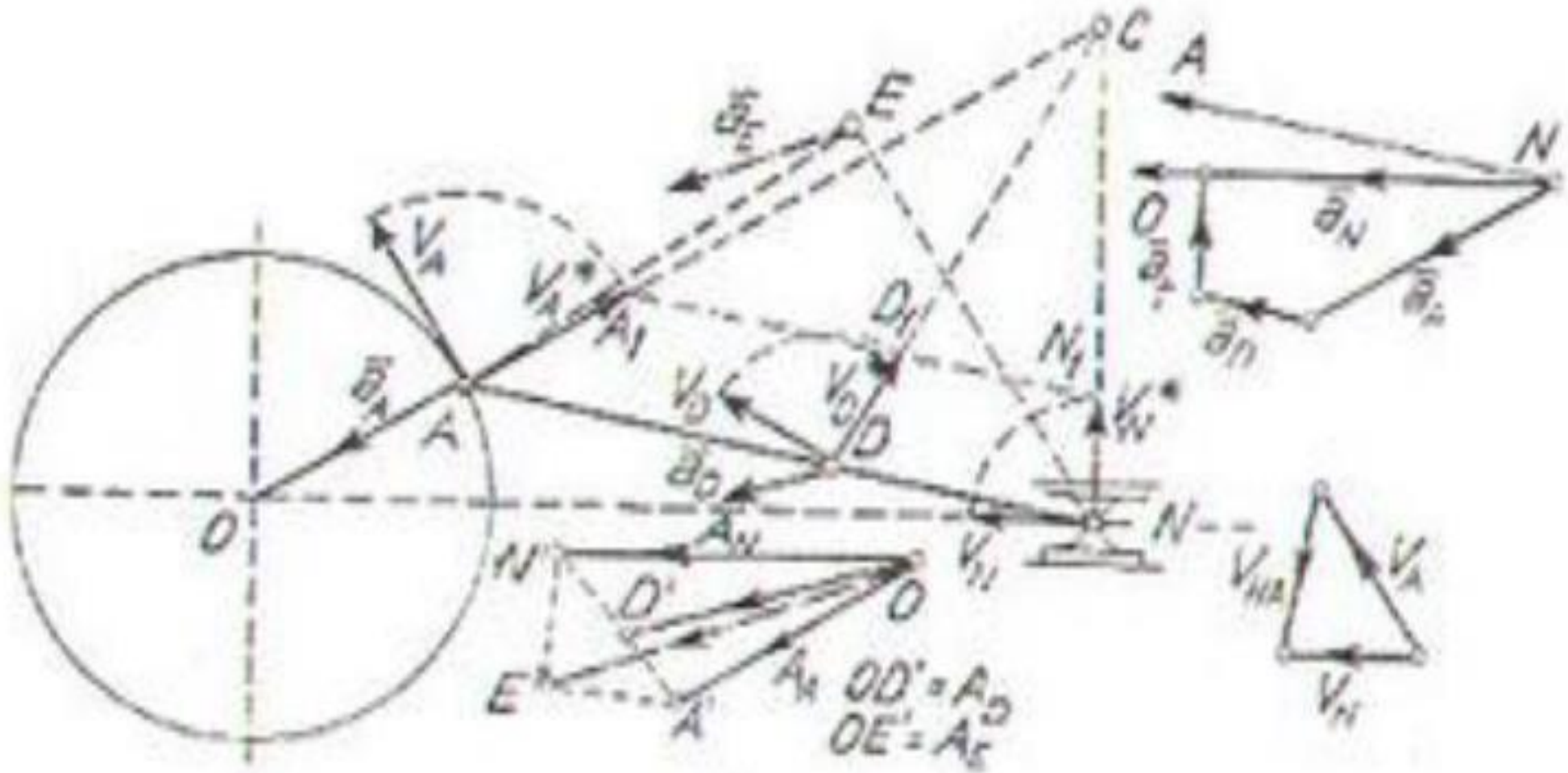


Fig. 83



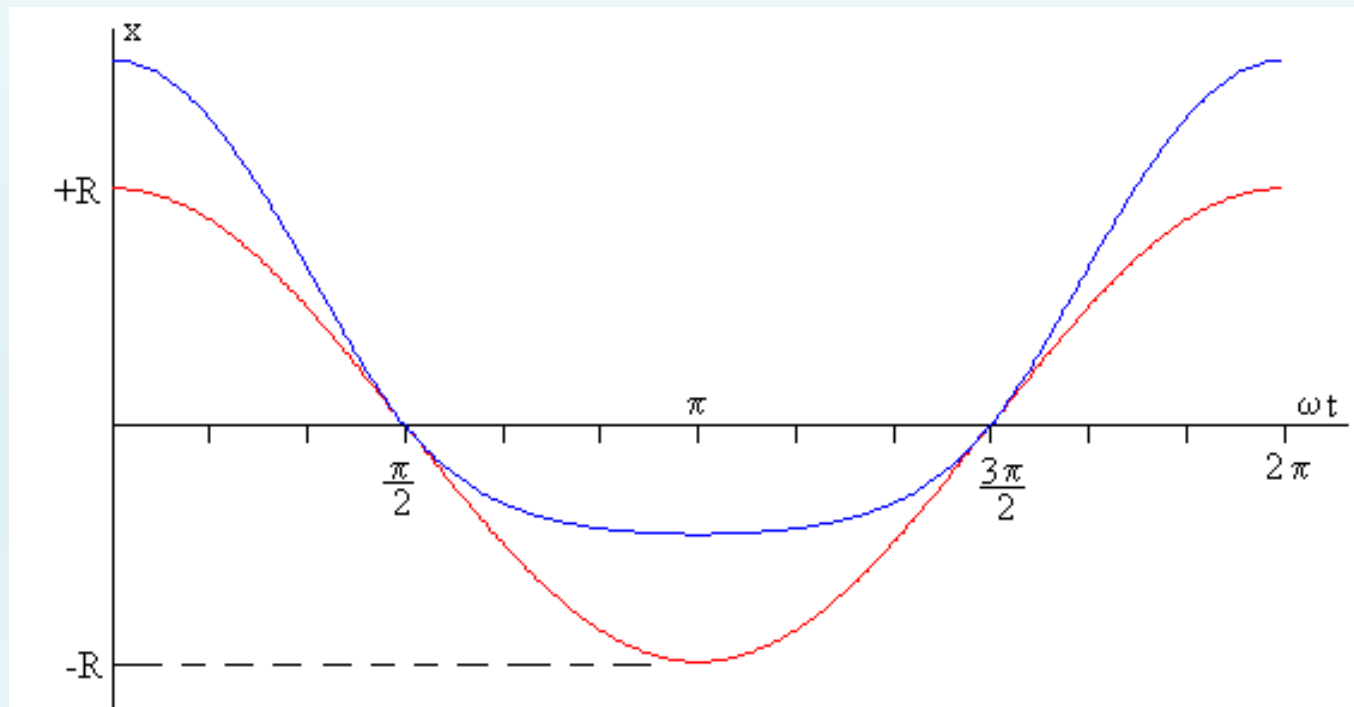
**El valor mínimo se obtiene para  $\omega t = \pi$ ,**

$$x = -r + l - \sqrt{l^2 - r^2}$$

$$x = r \cdot \sin(\omega \cdot t + \pi/2) = r \cdot \cos(\omega \cdot t)$$

**El valor máximo se obtiene para  $\omega t = 0$ , y vale  $x = +r$**

**El valor mínimo se obtiene para  $\omega t = \pi$ , y vale  $x = -r$**

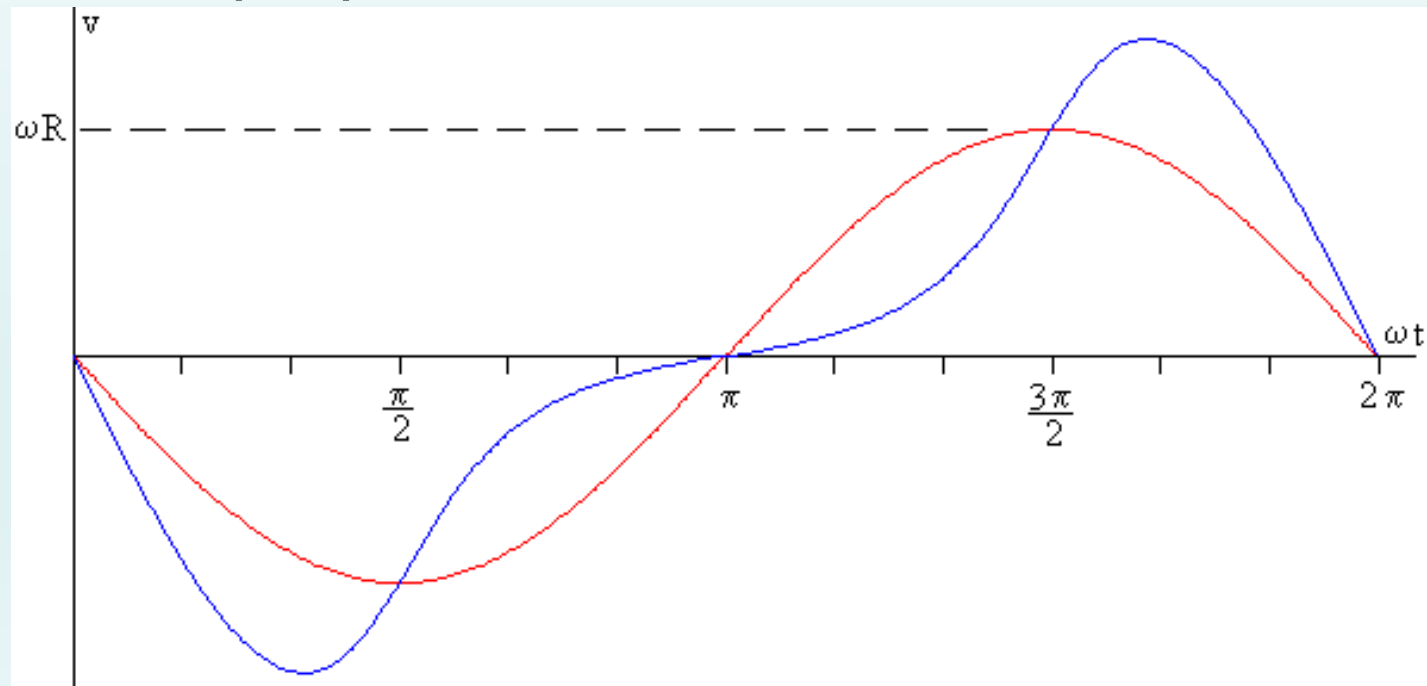


## Velocidad

Derivando la posición  $x$  con respecto al tiempo obtenemos la velocidad

$$v = \frac{dx}{dt} = -r\omega \sin(\omega t) \left( 1 + \frac{r \cos(\omega t)}{\sqrt{l^2 - r^2 \sin^2(\omega t)}} \right)$$

$$v = -r \cdot \omega \cdot \sin(\omega \cdot t)$$



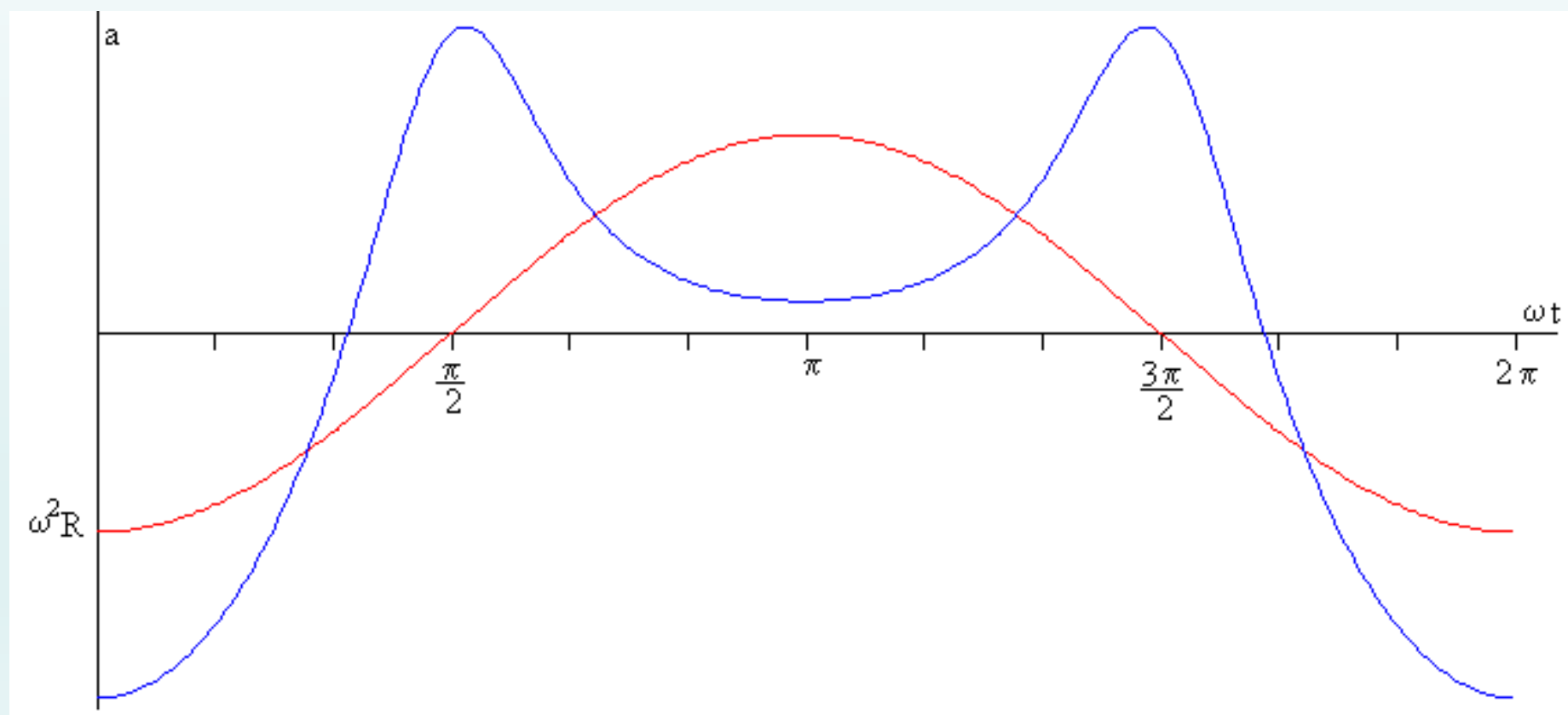


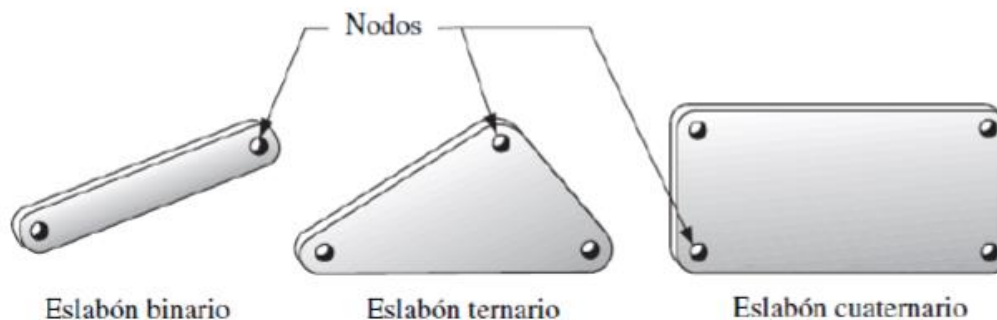
## Aceleración

Derivando la velocidad  $v$  con respecto al tiempo obtenemos la aceleración

$$\begin{aligned}
 a = \frac{dv}{dt} &= -r\omega^2 \cos(\omega t) \left( 1 + \frac{r \cos(\omega t)}{\sqrt{l^2 - r^2 \sin^2(\omega t)}} \right) - \\
 &\quad r\omega \sin(\omega t) \left( \frac{-r\omega \sin(\omega t) \sqrt{l^2 - r^2 \sin^2(\omega t)} + r \cos(\omega t) \frac{r^2 \omega \cos(\omega t) \sin(\omega t)}{\sqrt{l^2 - r^2 \sin^2(\omega t)}}}{l^2 - r^2 \sin^2(\omega t)} \right) = \\
 &\quad -r\omega^2 \cos(\omega t) + \\
 &\quad \frac{-r^2 \omega^2 \cos^2(\omega t) (l^2 - r^2 \sin^2(\omega t)) + r^2 \omega^2 \sin^2(\omega t) (l^2 - r^2 \sin^2(\omega t)) - r^4 \omega^2 \cos^2(\omega t) \sin^2(\omega t)}{(l^2 - r^2 \sin^2(\omega t))^{3/2}} \\
 a = \frac{dv}{dt} &= -r\omega^2 \left( \cos(\omega t) + \frac{r(l^2 \cos(2\omega t) + r^2 \sin^4(\omega t))}{(l^2 - r^2 \sin^2(\omega t))^{3/2}} \right)
 \end{aligned}$$

$$a = -r \cdot \omega^2 \cdot \cos(\omega \cdot t)$$





Eslabones de diferente orden (Norton, 2009)

$$M = 3L - 2J - 3G$$

Donde:

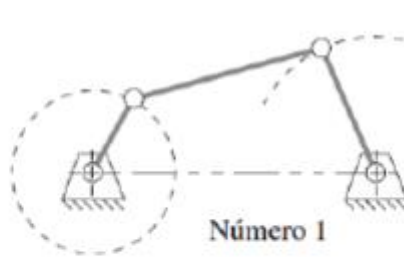
$M$  = grado de libertad o movilidad

$L$  = numero de eslabones

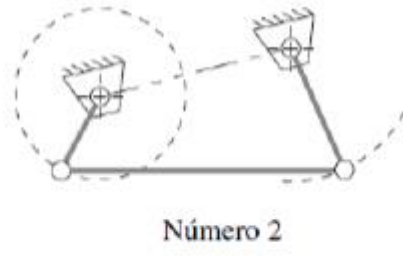
$J$  = numero de juntas

$G$  = numero de eslabones conectados a tierra



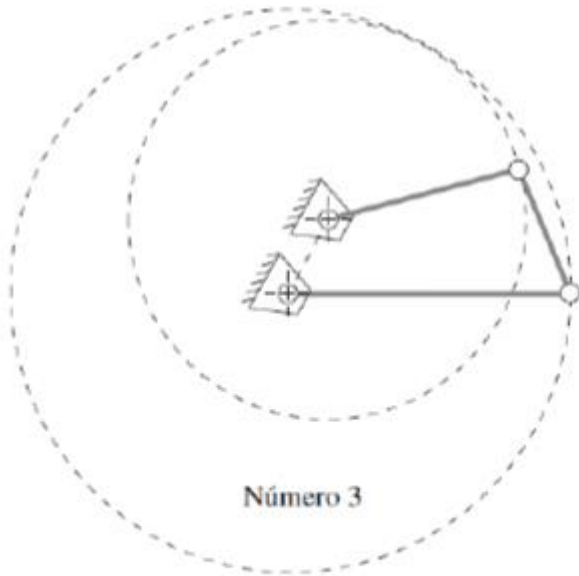


Número 1



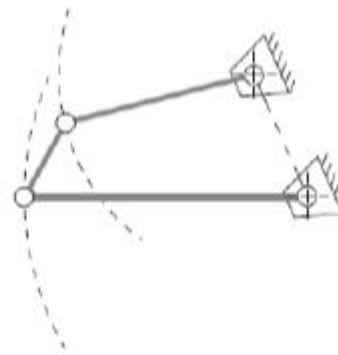
Número 2

a) Dos inversiones no distintas de manivela-balancín (GCRR)



Número 3

b) Inversión de doble-manivela (GCCC)  
(mecanismo de eslabón de arrastre)

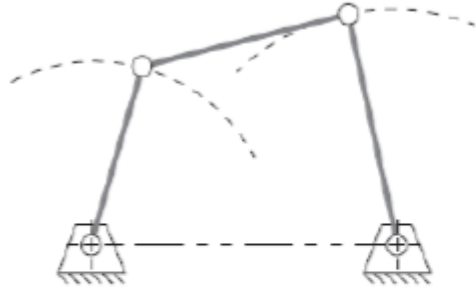


Número 4

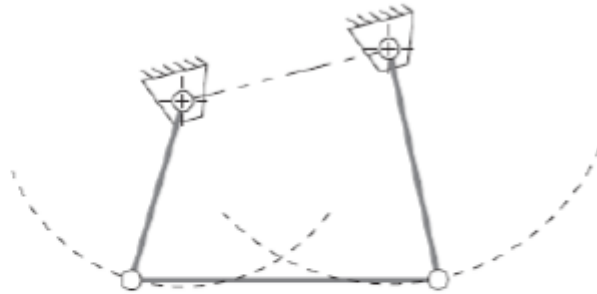
c) Inversión de balancín doble (GRCR) (el acoplador gira)

- Las cuatro barras con juntas de pasador tienen cuatro inversiones distintas: la manivela-balancín, la doble manivela

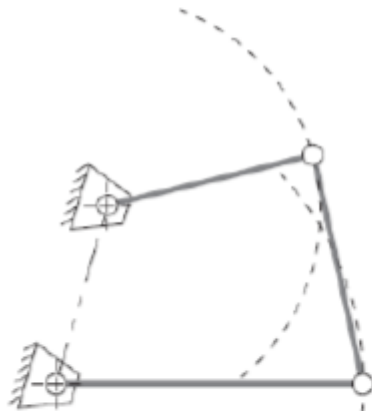
- Todas las inversiones del eslabonamiento de Grashof de cuatro barras (**Norton, 2009**)



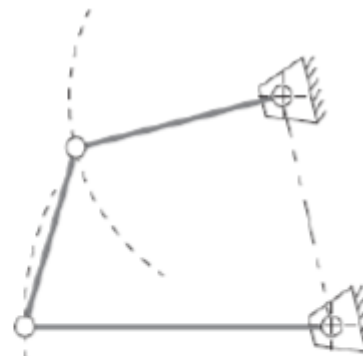
a) Triple balancín número 1 (RRR1)



b) Triple balancín número 2 (RRR2)



c) Triple balancín número 3 (RRR3)



d) Triple balancín número 4 (RRR4)

- Todas las inversiones del eslabonamiento de cuatro barras de no Grashof son balancines triples

## La condición de Grashof

La condición de Grashof es una relación muy simple que predice el comportamiento de rotación o rotabilidad de las inversiones de un eslabonamiento de cuatro barras basado solo en las longitudes de los eslabones.

$S = \text{longitud del eslabon mas corto}$

$L = \text{longitud del eslabon mas largo}$

$P = \text{longitud de un eslabon restante}$

$Q = \text{longitud de otro eslabon restante}$

$$S + L \leq P + Q$$

- El eslabonamiento es de Grashof y por lo menos un eslabón será capaz de realizar una revolución completa con respecto al plano de bancada. Esta se llama cadena cinemática de clase I.

- Si la desigualdad no es cierta, entonces el eslabonamiento no es Grashof y ningún eslabón será capaz de realizar una revolución completa con respecto a cualquier otro eslabón. Esta es una cadena cinemática de clase II





