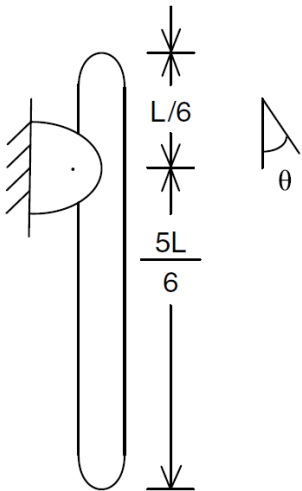


Ejemplos de los capítulos I, II, III y IV

1. Considere el péndulo compuesto mostrado a continuación. Dicho péndulo consiste de una barra esbelta de longitud L , masa m , pivotada en el punto O . Utilizando el desplazamiento angular de la barra θ como coordenada generalizada derive la ecuación diferencial de movimiento empleando:

a) El método de diagrama de cuerpo libre.

b) El método del principio de conservación de energía para sistemas conservativos.



Suposiciones: La barra tiene una distribución de masa uniforme y se puede modelar como un cuerpo rígido, el sistema solo tiene un grado de libertad y la coordenada generalizada a emplear es el desplazamiento angular θ , sobre el sistema no actúa ninguna fuerza no conservativa.

Ecuaciones básicas:

$$\sum \vec{M}_O = \vec{r} \times m\ddot{\vec{r}} + \dot{\vec{H}}_G, \dot{\vec{H}}_G = \bar{I}_z \dot{\omega} \mathbf{k} = \bar{I}_z \ddot{\theta} \mathbf{k},$$

$$\frac{d(E.C. + E.P.)}{dt} = 0, E.P. = mg\Delta y, E.C. = \frac{1}{2} [m\dot{r}^2 + \omega^2 \bar{I}_z], \vec{\omega} = \left(\frac{\vec{r} \times \dot{\vec{r}}}{r^2} \right)$$

Ejemplos de los capítulos I, II, III y IV

1. Considere el péndulo compuesto mostrado a continuación. Dicho péndulo consiste de una barra esbelta de longitud L , masa m , pivotada en el punto O . Utilizando el desplazamiento angular de la barra θ como coordenada generalizada derive la ecuación diferencial de movimiento empleando:

a) El método de diagrama de cuerpo libre.

b) El método del principio de conservación de energía para sistemas conservativos.

Desarrollo:

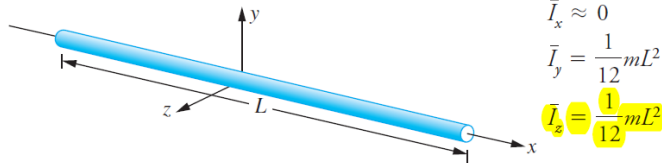
a) La coordenada generalizada seleccionada es θ , a continuación se hará el diagrama de cuerpo libre, y se aplicará la segunda ley de Newton para cuando se tiene movimiento rotatorio en un cuerpo rígido.

$$\sum \vec{M}_O = \vec{r} \times m\ddot{\vec{r}} + \vec{H}_G$$

$$\vec{r} = \frac{L}{3}(\sin \theta \mathbf{i} - \cos \theta \mathbf{j})$$

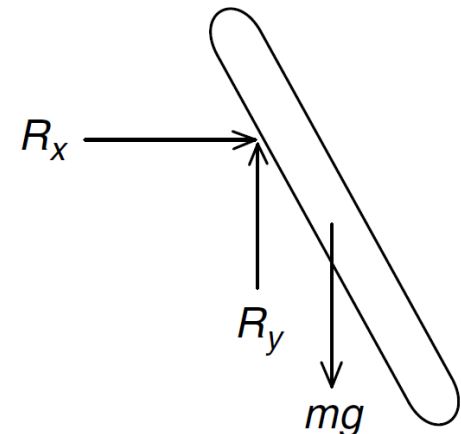
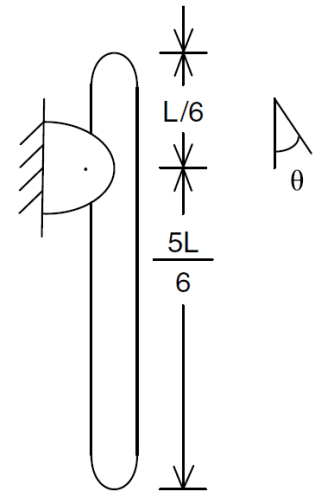
$$\ddot{\vec{r}} = \frac{L}{3}[(-\sin \theta \mathbf{i} + \cos \theta \mathbf{j})\dot{\theta}^2 + (\cos \theta \mathbf{i} + \sin \theta \mathbf{j})\ddot{\theta}]$$

Slender rod



$$\begin{aligned} \bar{I}_x &\approx 0 \\ \bar{I}_y &= \frac{1}{12}mL^2 \\ \bar{I}_z &= \frac{1}{12}mL^2 \end{aligned}$$

$$\vec{H}_G = \bar{I}_z \ddot{\theta} = \frac{1}{12}mL^2 \ddot{\theta}$$



Ejemplos de los capítulos I, II, III y IV

1. Considere el péndulo compuesto mostrado a continuación. Dicho péndulo consiste de una barra esbelta de longitud L , masa m , pivotada en el punto O . Utilizando el desplazamiento angular de la barra θ como coordenada generalizada derive la ecuación diferencial de movimiento empleando:

a) El método de diagrama de cuerpo libre.

b) El método del principio de conservación de energía para sistemas conservativos.

Desarrollo:

$$\sum \vec{M}_O = -mg \frac{L}{3} \sin \theta \mathbf{k} = \left[\frac{L}{3} (\sin \theta \mathbf{i} - \cos \theta \mathbf{j}) \right] \times m \frac{L}{3}$$

$$\left[(-\sin \theta \mathbf{i} + \cos \theta \mathbf{j}) \dot{\theta}^2 + (\cos \theta \mathbf{i} + \sin \theta \mathbf{j}) \ddot{\theta} \right] + \frac{1}{12} mL^2 \ddot{\theta}$$

$$-mg \frac{L}{3} \sin \theta \mathbf{k} = m \frac{L^2}{9} \ddot{\theta} \mathbf{k} + \frac{1}{12} mL^2 \ddot{\theta} \mathbf{k}$$

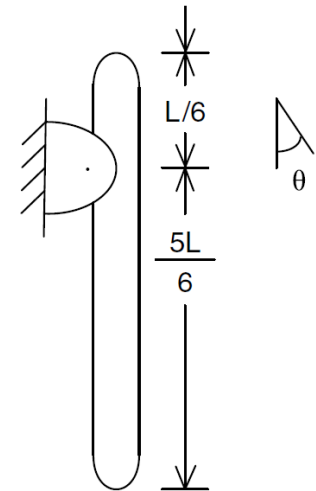
$$\frac{7}{36} L^2 \ddot{\theta} + \frac{L}{3} g \sin \theta = 0$$

$$\ddot{\theta} + \frac{12g}{7L} \sin \theta = 0$$

b) Se definirán los términos de energía potencial y cinética del sistema conservativo.

$$E.P. = mg \left(\frac{L}{3} - \frac{L}{3} \cos \theta \right)$$

$$\frac{d(E.P.)}{dt} = \left(mg \frac{L}{3} \sin \theta \right) \dot{\theta}$$



Ejemplos de los capítulos I, II, III y IV

1. Considere el péndulo compuesto mostrado a continuación. Dicho péndulo consiste de una barra esbelta de longitud L , masa m , pivotada en el punto O . Utilizando el desplazamiento angular de la barra θ como coordenada generalizada derive la ecuación diferencial de movimiento empleando:

a) El método de diagrama de cuerpo libre.

b) El método del principio de conservación de energía para sistemas conservativos.

Desarrollo:

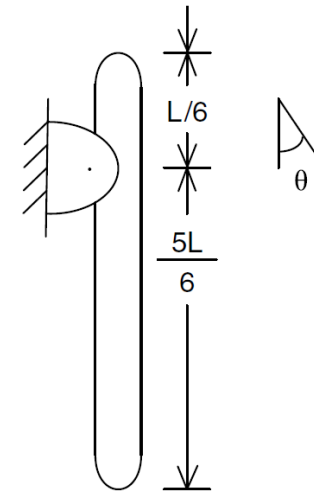
$$E.C. = \frac{1}{2} [m\dot{\vec{r}}^2 + \omega^2 \bar{I}_z]$$

$$\frac{d(E.C.)}{dt} = [m\dot{\vec{r}}\ddot{\vec{r}} + \omega\dot{\omega}\bar{I}_z]$$

$$\frac{d(E.C.)}{dt} = \left[\begin{array}{l} m \frac{L}{3} ((\cos \theta \mathbf{i} + \sin \theta \mathbf{j})\dot{\theta}) \frac{L}{3} [(-\sin \theta \mathbf{i} + \cos \theta \mathbf{j})\dot{\theta}^2 + (\cos \theta \mathbf{i} + \sin \theta \mathbf{j})\ddot{\theta}] + \\ \left(\frac{\frac{L}{3}(\sin \theta \mathbf{i} - \cos \theta \mathbf{j}) \times \frac{L}{3}(\cos \theta \mathbf{i} + \sin \theta \mathbf{j})\dot{\theta}}{\left(\frac{L}{3}(\sin \theta \mathbf{i} - \cos \theta \mathbf{j})\right)^2} \right) \dot{\theta} \bar{I}_z \end{array} \right]$$

$$\frac{d(E.C.)}{dt} = m \left(\frac{L}{3}\right)^2 \dot{\theta}\ddot{\theta} + \dot{\theta}\ddot{\theta}\bar{I}_z = m \left(\frac{L}{3}\right)^2 \dot{\theta}\ddot{\theta} + \dot{\theta}\ddot{\theta} \left(\frac{1}{12} mL^2\right)$$

$$\frac{d(E.C. + E.P.)}{dt} = 0$$



Ejemplos de los capítulos I, II, III y IV

1. Considere el péndulo compuesto mostrado a continuación. Dicho péndulo consiste de una barra esbelta de longitud L , masa m , pivotada en el punto O . Utilizando el desplazamiento angular de la barra θ como coordenada generalizada derive la ecuación diferencial de movimiento empleando:

a) El método de diagrama de cuerpo libre.

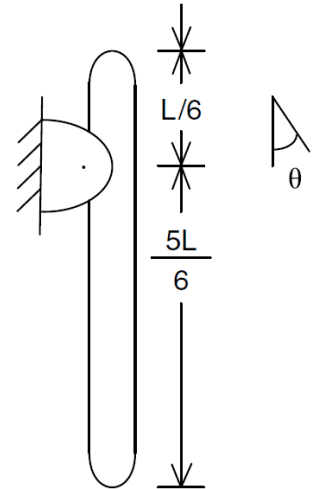
b) El método del principio de conservación de energía para sistemas conservativos.

Desarrollo:

$$m \left(\frac{L}{3} \right)^2 \dot{\theta} \ddot{\theta} + \dot{\theta} \ddot{\theta} \left(\frac{1}{12} mL^2 \right) + \left(mg \frac{L}{3} \sin \theta \right) \dot{\theta} = 0$$

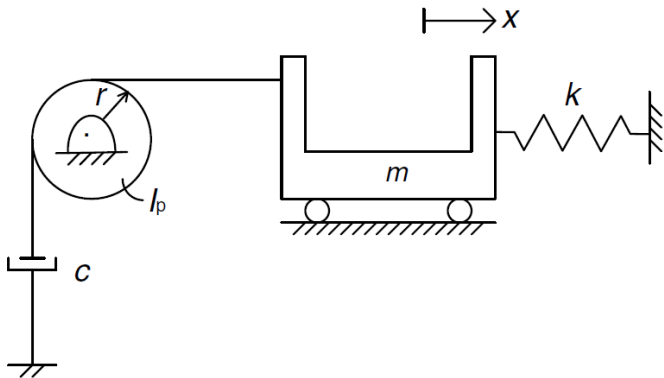
$$\frac{7}{36} L^2 \ddot{\theta} + \frac{L}{3} g \sin \theta = 0$$

$$\ddot{\theta} + \frac{12g}{7L} \sin \theta = 0$$



Ejemplos de los capítulos I, II, III y IV

2. Considere el sistema mostrado a continuación. La polea mostrada tiene un momento de inercial de masa centroidal I_p , el cuál está en dirección perpendicular al plano mostrado. Sí x es el desplazamiento del carro (tomado como positivo hacia la derecha desde la posición de equilibrio), derive la ecuación de movimiento usando a x como coordenada generalizada.



Suposiciones: La polea se puede modelar como un cuerpo rígido que está rotando en torno a su centro de gravedad y con un momento de inercia de masa I_p , el elemento disipador presenta amortiguamiento viscoso, el carrito se puede modelar como una masa puntual, la fricción entre las ruedas del carrito y la superficie sobre el cuál estas se apoyan, al darse el movimiento es despreciable, el resorte se comporta de forma lineal, el sistema solo tiene un grado de libertad y la coordenada generalizada a emplear es el desplazamiento x , el cable que conecta carrito-polea-amortiguador es rígido y de masa despreciable, no existe deslizamiento entre el cable y la polea.

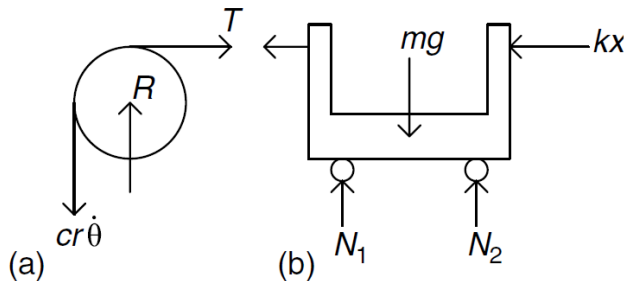
Ecuaciones básicas:

$$\sum \vec{M}_o = \vec{r} \times m\vec{\ddot{r}} + \vec{H}_G, \vec{H}_G = \bar{I}_z \dot{\omega} \mathbf{k} = I_p \ddot{\theta} \mathbf{k}, \sum \vec{F} = m\vec{\ddot{r}}$$

Ejemplos de los capítulos I, II, III y IV

2. Considere el sistema mostrado a continuación. La polea mostrada tiene un momento de inercial de masa centroidal I_p , el cuál está en dirección perpendicular al plano mostrado. Sí x es el desplazamiento del carro (tomado como positivo hacia la derecha desde la posición de equilibrio), derive la ecuación de movimiento usando a x como coordenada generalizada.

Desarrollo:



Para la polea de radio r se tendrá la siguiente expresión para la sumatoria de momento en torno a su centro de masa (punto 0):

$$\sum \vec{M}_o = \vec{r} \times m\ddot{\vec{r}} + \vec{H}_G$$

$$\vec{r} = 0$$

$$\sum \vec{M}_o = \vec{H}_G = I_p \ddot{\theta} \mathbf{k}$$

$$\sum \vec{M}_o = (-c\dot{\theta}r^2 + Tr) \mathbf{k} = I_p \ddot{\theta} \mathbf{k}$$

$$T = \frac{I_p}{r} \ddot{\theta} + c\dot{\theta}r$$

Observando la figura se ve claramente que $x = r\theta$, por lo tanto:

$$\dot{x} = r\dot{\theta}$$

$$\ddot{x} = r\ddot{\theta}$$

$$T = \frac{I_p}{r^2} \ddot{x} + c\dot{x}$$

Para el carro modelado como masa puntual, se tendría la siguiente ecuación de movimiento:

$$\sum \vec{F} = m\ddot{\vec{r}} \rightarrow -T - kx = m\ddot{x}$$

$$m\ddot{x} + T + kx = 0$$

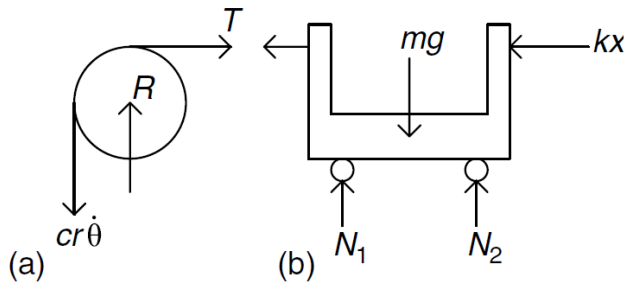
$$m\ddot{x} + \left(\frac{I_p}{r^2} \ddot{x} + c\dot{x} \right) + kx = 0$$

$$\left(m + \frac{I_p}{r^2} \right) \ddot{x} + c\dot{x} + kx = 0$$

Ejemplos de los capítulos I, II, III y IV

2. Considere el sistema mostrado a continuación. La polea mostrada tiene un momento de inercial de masa centroidal I_p , el cuál está en dirección perpendicular al plano mostrado. Sí x es el desplazamiento del carro (tomado como positivo hacia la derecha desde la posición de equilibrio), derive la ecuación de movimiento usando a x como coordenada generalizada.

Desarrollo:



$$T = \frac{I_p}{r} \ddot{\theta} + c \dot{\theta} r$$

Observando la figura se ve claramente que $x = r\theta$, por lo tanto:

$$\dot{x} = r \dot{\theta}$$

$$\ddot{x} = r \ddot{\theta}$$

$$T = \frac{I_p}{r^2} \ddot{x} + c \dot{x}$$

Para el carro modelado como masa puntual, se tendría la siguiente ecuación de movimiento:

$$\sum \vec{F} = m \ddot{\vec{r}} \rightarrow -T - kx = m \ddot{x}$$

$$m \ddot{x} + T + kx = 0$$

$$m \ddot{x} + \left(\frac{I_p}{r^2} \ddot{x} + c \dot{x} \right) + kx = 0$$

$$\left(m + \frac{I_p}{r^2} \right) \ddot{x} + c \dot{x} + kx = 0$$

Para la polea de radio r se tendrá la siguiente expresión para la sumatoria de momento en torno a su centro de masa (punto 0):

$$\sum \vec{M}_o = \vec{r} \times m \ddot{\vec{r}} + \vec{H}_G$$

$$\vec{r} = 0$$

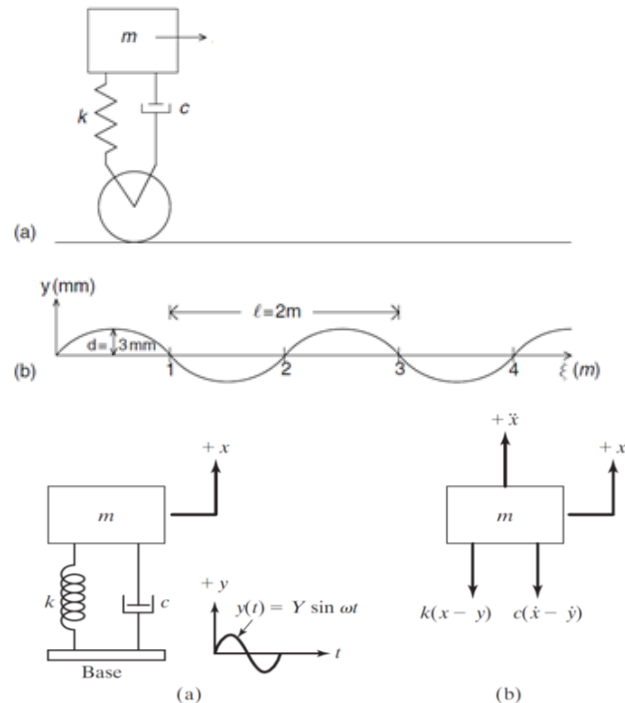
$$\sum \vec{M}_o = \vec{H}_G = I_p \ddot{\theta} \mathbf{k}$$

$$\sum \vec{M}_o = (-c \dot{\theta} r^2 + T r) \mathbf{k} = I_p \ddot{\theta} \mathbf{k}$$

Ejemplos de los capítulos I, II, III y IV

3. El sistema de la suspensión de un vehículo es simplificado y modelado como un sistema de un grado de libertad, tal como se observa en la siguiente figura. Suponiendo que el vehículo se desplace con una velocidad horizontal constante v sobre una carretera de contorno sinusoidal, haga lo siguiente:

- Determine la amplitud de la respuesta del vehículo X , en estado estable, en término de la velocidad horizontal v .
- Determine la amplitud de la fuerza transmitida F_T al resorte y al amortiguador, en estado estable, en términos de la velocidad horizontal v .
- Determine la amplitud de la aceleración A , en estado estable, en función de la velocidad horizontal v .



Suposiciones: Suspensión de auto que puede ser modelado como un sistema de un grado de libertad de masa-resorte-amortiguador, donde la masa es puntual, hay amortiguamiento viscoso, y el resorte se comporta de forma lineal; el camino recorrido por el sistema de suspensión presenta el contorno sinusoidal que se observa en la figura; la coordenada generalizada a emplear para describir el desplazamiento vertical del sistema de suspensión será x .

Ecuaciones básicas:

$$m\ddot{x} + c\dot{x} + kx = c\dot{y} + ky, \quad \frac{X}{Y} = \frac{[1 + (2\zeta r)^2]^{1/2}}{[(1 - r^2)^2 + (2\zeta r)^2]^{1/2}},$$

$$\frac{F_T}{kY} = r^2 \frac{[1 + (2\zeta r)^2]^{1/2}}{[(1 - r^2)^2 + (2\zeta r)^2]^{1/2}}, \quad A = X\omega^2$$

Ejemplos de los capítulos I, II, III y IV

3. El sistema de la suspensión de un vehículo es simplificado y modelado como un sistema de un grado de libertad, tal como se observa en la siguiente figura. Suponiendo que el vehículo se desplace con una velocidad horizontal constante v sobre una carretera de contorno sinusoidal, haga lo siguiente:

- Determine la amplitud de la respuesta del vehículo X , en estado estable, en término de la velocidad horizontal v .
- Determine la amplitud de la fuerza transmitida F_T , al resorte y al amortiguador, en estado estable, en términos de la velocidad horizontal v .
- Determine la amplitud de la aceleración A , en estado estable, en función de la velocidad horizontal v .

Desarrollo:

a) En primer lugar se determinará la expresión para la excitación del sistema:

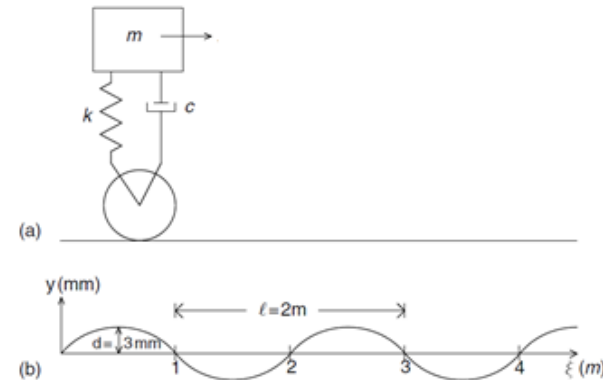
$$y(t) = Y \sin \omega t = d \sin \left[\left(\frac{2\pi}{\tau} \right) t \right]$$

Donde τ es el periodo de oscilación y es igual a:

$$\tau = \frac{l}{v} \quad y(t) = d \sin \left[\left(\frac{2\pi v}{l} \right) t \right]$$

$$\frac{X}{Y} = \frac{[1 + (2\zeta r)^2]^{1/2}}{[(1 - r^2)^2 + (2\zeta r)^2]^{1/2}}$$

$$X = d \frac{[1 + (2\zeta r)^2]^{1/2}}{[(1 - r^2)^2 + (2\zeta r)^2]^{1/2}}$$



Donde:

$$r = \frac{\omega}{\omega_n} = \frac{\left(\frac{2\pi v}{l} \right)}{\left(\sqrt{\frac{k}{m}} \right)} \quad \frac{c}{2m} = \left(\frac{c}{c_c} \right) \left(\frac{c_c}{2m} \right) = \zeta \omega_n$$

Ejemplos de los capítulos I, II, III y IV

3. El sistema de la suspensión de un vehículo es simplificado y modelado como un sistema de un grado de libertad, tal como se observa en la siguiente figura. Suponiendo que el vehículo se desplace con una velocidad horizontal constante v sobre una carretera de contorno sinusoidal, haga lo siguiente:

a) Determine la amplitud de la respuesta del vehículo X , en estado estable, en término de la velocidad horizontal v .

b) Determine la amplitud de la fuerza transmitida F_T , al resorte y al amortiguador, en estado estable, en términos de la velocidad horizontal v .

c) Determine la amplitud de la aceleración A , en estado estable, en función de la velocidad horizontal v .

Desarrollo:

b)

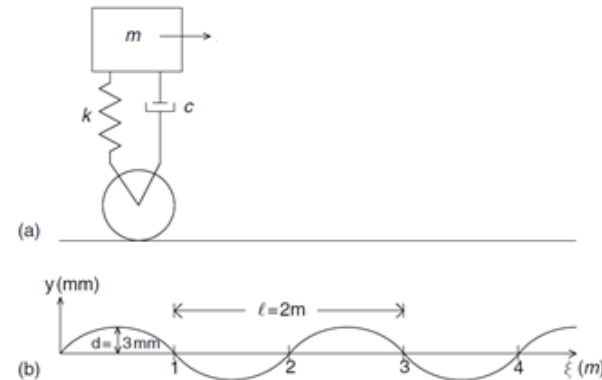
$$\frac{F_T}{kY} = r^2 \frac{[1 + (2\zeta r)^2]^{1/2}}{[(1 - r^2)^2 + (2\zeta r)^2]^{1/2}}$$

$$F_T = kdr^2 \frac{[1 + (2\zeta r)^2]^{1/2}}{[(1 - r^2)^2 + (2\zeta r)^2]^{1/2}}$$

c)

$$A = X\omega^2$$

$$A = d\omega^2 \frac{[1 + (2\zeta r)^2]^{1/2}}{[(1 - r^2)^2 + (2\zeta r)^2]^{1/2}}$$

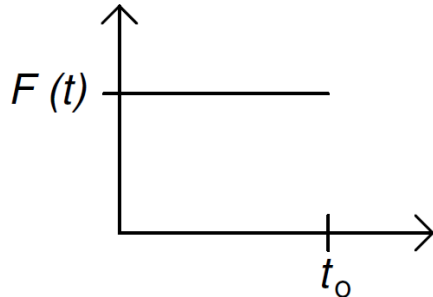


La expresión anterior también puede expresarse de forma adimensional:

$$\frac{A}{d\omega_n^2} = r^2 \frac{[1 + (2\zeta r)^2]^{1/2}}{[(1 - r^2)^2 + (2\zeta r)^2]^{1/2}}$$

Ejemplos de los capítulos I, II, III y IV

4. Determine la respuesta en estado estable de un sistema de un grado de libertad masa-resorte no amortiguado, cuando está sujeto a la fuera de excitación de la figura siguiente.



Suposiciones: Sistema masa-resorte de un grado de libertad sujeto a la siguiente ecuación diferencial $m\ddot{x} + kx = F(t)$, el resorte se comporta de forma lineal.

Ecuación básica:

$$m\ddot{x} + kx = F(t)$$

Desarrollo:

Como se ve en la figura el sistema está sujeto a un escalón unitario:

$$F(t) = F_0[H(t) - H(t - t_0)]$$

Donde:

$$H(t) = \begin{cases} 0, & t < 0 \\ 1, & t > 0 \end{cases}$$

$$H(t - t_0) = \begin{cases} 0, & t < t_0 \\ 1, & t \geq t_0 \end{cases}$$

$$\mathcal{L}\{m\ddot{x} + kx\} = \mathcal{L}\{F_0[H(t) - H(t - t_0)]\}$$

$$m[s^2X(s) - sx(0) - \dot{x}(0)] + kX(s) = F_0 \left(\frac{1 - e^{-t_0s}}{s} \right)$$

La respuesta en estado estable se encuentra cuando $x(0) = \dot{x}(0) = 0$

$$X(s) = F_0 \left(\frac{1 - e^{-t_0s}}{s} \right) \left(\frac{1}{ms^2 + k} \right) = \frac{F_0}{m} \left(\frac{1 - e^{-t_0s}}{s(s^2 + \omega_n^2)} \right)$$

Cuando se expande en fracciones parciales:

$$X(s) = \frac{F_0}{m} \left[\frac{a}{s} + \frac{bs + c}{s^2 + \omega_n^2} \right] (1 - e^{-t_0s})$$

Donde:

$$a = -b = \frac{1}{\omega_n^2}$$

$$c = 0$$

Ejemplos de los capítulos I, II, III y IV

4. Determine la respuesta en estado estable de un sistema de un grado de libertad masa-resorte no amortiguado, cuando está sujeto a la fuera de excitación de la figura siguiente.

$$X(s) = \frac{F_0}{m\omega_n^2} \left[\frac{1}{s} - \frac{s}{s^2 + \omega_n^2} \right] (1 - e^{-t_0 s})$$

$$x_p(t) = \mathcal{L}^{-1}\{X(s)\} = \mathcal{L}^{-1} \left\{ \frac{F_0}{m\omega_n^2} \left[\frac{1}{s} - \frac{s}{s^2 + \omega_n^2} \right] (1 - e^{-t_0 s}) \right\}$$

$$x_p(t) = \left(\frac{F_0}{m\omega_n^2} \right) \{ [1 - \cos(\omega_n t)] - [1 - \cos(\omega_n(t - t_0))] H(t - t_0) \}$$