Mecanica Clásica - o1 Problemas

 $\label{text} $$ \operatorname{LO}(x) = x^{1}. $$ \operatorname{LO}(x) = x$

 $\label{text:emp:limit} $$ \operatorname{left}(x = a \cos(\omega t + \phi) \right) \end{text:} y consume un tiempo } dt \text{en pasar de} \end{text:} $$$

 $\text{text{la posición } x \text{text{ a } x + dx. \text{Muestre que la probabilidad de encontrar la partícula en dicho} \$

\text{intervalo espacial es:} \\

\$\$ \frac{dx}{\pi \sqrt{a^2 - x^2}} \$\$

A continuación se muestra la idea central para deducir la **densidad de probabilidad** de encontrar la partícula (que se mueve con Movimiento Armónico Simple) en el intervalo [x, x + dx]. El resultado final será

$$oxed{ {
m Probabilidad\ en\ } [x,\,x+dx] \ = \ rac{dx}{\pi\,\sqrt{a^2\,-\,x^2}} \quad {
m (para\ } -a < x < a). }$$

1. Movimiento y velocidad

Supongamos que la partícula describe el M.A.S.:

$$x(t) = a \cos(\omega t + \varphi),$$

con amplitud a_i , frecuencia angular ω y fase inicial φ . La **velocidad** se obtiene como

$$v(t) \ = \ rac{dx}{dt} \ = \ - a \, \omega \, \sin(\omega t + arphi).$$

Para relacionar x con v, usemos la identidad $\sin^2\theta+\cos^2\theta=1$. Puesto que $x=a\,\cos(\theta)$, se tiene $\sin(\theta)=\sqrt{1-\cos^2(\theta)}=\sqrt{1-x^2/a^2}$. Así,

$$ig|vig| = ig|a\,\omega\, ig|\sin(heta)ig| = ig|\omega\,\sqrt{ig|a^2-x^2}\,.$$

2. Tiempo que la partícula "pasa" cerca de $oldsymbol{x}$

Para un **intervalo espacial** [x, x + dx], la partícula tarda cierto $\mathrm{d}t$ en atravesarlo. En una **sola** ida (por ejemplo, de izquierda a derecha), vale

$$\mathrm{d}t \ = \ rac{\mathrm{d}x}{|v|} \ = \ rac{\mathrm{d}x}{\omega\,\sqrt{a^2-x^2}}.$$

Sin embargo, en **un período completo** (de duración $T=rac{2\pi}{\omega}$), la partícula pasará por la misma posición x **dos veces**:

- 1. Al ir de -a a +a.
- 2. Al volver de +a a -a.

Por lo tanto, **en un ciclo entero**, el tiempo total que la partícula pasa en [x, x+dx] es

$$\Delta t_{
m total} \ = \ 2 \ rac{{
m d}x}{\omega \, \sqrt{a^2 - x^2}}.$$

3. Fracción de tiempo (probabilidad)

La probabilidad de encontrar a la partícula entre x y x+dx se interpreta como la fracción de tiempo (respecto a todo el período) que la partícula permanece en ese intervalo:

$$ext{Prob}[x,\,x+\mathrm{d}x] \ = \ rac{\Delta t_{ ext{total}}}{T} \ = \ rac{2\,rac{\mathrm{d}x}{\omega\,\sqrt{a^2-x^2}}}{rac{2\pi}{\omega}} \ = \ rac{\mathrm{d}x}{\pi\,\sqrt{a^2-x^2}}.$$

De este modo, la **densidad de probabilidad** p(x) (para -a < x < a) es:

$$p(x) \; = \; rac{1}{\pi \, \sqrt{a^2 - x^2}},$$

y la probabilidad de hallar a la partícula en $[x,\,x+dx]$ resulta

$$oxed{ \operatorname{Prob}[\,x,\,x+\mathrm{d}x] \ = \ p(x)\,\mathrm{d}x \ = \ rac{\mathrm{d}x}{\pi\,\sqrt{a^2-x^2}}. }$$

4. Verificación de normalización

Integrando esta densidad de -a a +a, debe dar 1:

$$\int_{a}^{+a} rac{dx}{\pi \sqrt{a^2 - x^2}} \, = \, rac{1}{\pi} \int_{a}^{+a} rac{dx}{\sqrt{a^2 - x^2}} \, = \, rac{1}{\pi} \left[\sin^{-1}(x/a)
ight]_{-a}^{+a} \, = \, rac{1}{\pi} \left[\pi - (-\pi)
ight] / 2 \, = \, 1.$$

(En realidad, la integral de $dx/\sqrt{a^2-x^2}$ entre -a y +a es π .)

Con esto confirmamos que la densidad de probabilidad está correctamente normalizada.

Conclusión

El resultado

$$ext{Prob}ig[x,\,x+\mathrm{d}xig] \ = \ rac{1}{\pi}\,rac{\mathrm{d}x}{\sqrt{a^2-x^2}}$$

refleja que la partícula pasa **más tiempo** cerca de los extremos ($x \approx \pm a$), pues allí su rapidez instantánea es menor. De ahí que la probabilidad sea mayor conforme x se acerca a $\pm a$.

\text{2. Una masa } m \text{ reposa sobre una mesa, la plataforma comienza a vibrar con movimiento} \\

\text{masa pierde contacto con la mesa cuando el desplazamiento excede } 10^{-2}m.

A continuación se explica el **criterio** para que una masa apoyada en una plataforma que vibra verticalmente con **movimiento armónico simple** (M.A.S.) pierda contacto con la superficie.

1. Planteo del problema

- ullet La plataforma oscila en **dirección vertical** con frecuencia $f=5\,\mathrm{Hz}.$
- Por simplicidad, supongamos una oscilación de la forma

$$y(t) = A\cos(\omega t)$$
, donde $\omega = 2\pi f$.

- ullet La masa m se mueve solidaria con la plataforma **mientras haya contacto** (sin separarse).
- Se quiere comprobar que la masa **pierde contacto** si la **amplitud** A de la oscilación (o, equivalentemente, el desplazamiento extremo) excede 10^{-2} m.

2. Condición para perder contacto

La **fuerza normal** N que ejerce la plataforma sobre la masa se obtiene del balance de fuerzas en la dirección vertical (tomando y positivo hacia arriba):

$$\sum F = N - mg = ma(t),$$

donde a(t) es la aceleración vertical de la plataforma (y de la masa, si todavía no se separó).

• La aceleración del M.A.S. es

$$a(t) = y''(t) = -\omega^2 A \cos(\omega t).$$

• Mientras la masa esté en contacto, su aceleración es igual a la de la plataforma: a(t).

La **condición de perder contacto** es que la **normal se haga cero**:

$$N = 0 \implies N - mq = -mq = m a(t) \implies a(t) = -q$$
.

En otras palabras, la plataforma debe acelerar **hacia abajo** con la misma magnitud que la gravedad (o más), de modo que la masa "deje de presionar" sobre la superficie.

Por lo tanto,

$$-\omega^2 A \cos(\omega t) = -g \implies \omega^2 A \cos(\omega t) = g.$$

- El **valor máximo** de $|\cos(\omega t)|$ es 1.
- Luego, para que exista un instante en que $\omega^2 A |\cos(\omega t)|$ llegue a g o lo supere, **basta** con que

$$\omega^2 A \geq g.$$

3. Cálculo numérico con $f=5\,\mathrm{Hz}$

Dado $f=5\,\mathrm{Hz}$, la **frecuencia angular** es

$$\omega = 2\pi f = 2\pi \cdot 5 = 10\pi \text{ rad/s}.$$

Entonces

$$\omega^2 = (10\pi)^2 = 100 \, \pi^2 \, pprox \, 100 \, imes \, 9.8696 \, = \, 986.96 \, pprox \, 987.$$

La condición

$$\omega^2 A \, \geq \, g \quad \Longrightarrow \quad A \, \geq \, rac{g}{\omega^2}$$

se traduce numéricamente en

$$A \geq \frac{9.8}{986.96} \approx 0.0099 \,\mathrm{m} \, pprox \, 10^{-2} \,\mathrm{m}.$$

Conclusión: Si la amplitud A (o el desplazamiento extremo) **excede** ${f 10^{-2}}$ **m**, habrá instantes en que la aceleración descendente de la plataforma sea igual o mayor que g, y por lo tanto la masa **perderá contacto** con la mesa.

Comentario adicional

- Si $A < 10^{-2}\,\mathrm{m}$, entonces $\omega^2\,A < g$, la plataforma **nunca** acelera tanto como para "soltar" la masa, y por lo tanto el contacto se mantiene en todo momento.
- Si $A \ge 10^{-2}\,\mathrm{m}$, habrá un intervalo de tiempo (durante cada ciclo) en el que la normal se hace cero y la masa queda momentáneamente "en el aire".

De este modo se **comprueba** el criterio y se relaciona con la frecuencia de vibración f.

\text{3. Una masa } M \text{ cuelga de un resorte de longitud } l \text{ y rigidez } k. \text{ Si la masa del resorte es } m \\

\text{el punto fijo del resorte, muestre que la energía cinética de dicho elemento }
dy \text{ es:} \\

 $\$ \frac{1}{2} \left(\frac{m}{l} dy \right) \left(\frac{y}{l} v \right)^2 \$\$

\text{Donde } v \text{ es la velocidad de la masa suspendida } M. \text{ Por lo tanto, integrando a lo largo} \\

\text{de toda la longitud del resorte, que la energía cinética total es} \\

\$\$ \frac{1}{6} mv^2 \$\$

\text{Y, de la energía cinética total del sistema, mostrar que la frecuencia de oscilación está} \\

\text{dada por:} \\

 $$$ \omega^2 = \frac{k}{M + m/3} $$$

A continuación se muestra el razonamiento para:

- 1. Determinar la **energía cinética** de un elemento infinitesimal del resorte.
- 2. Integrar esa energía cinética a lo largo de la longitud total del resorte.
- 3. Encontrar la **energía cinética total** (masa M + resorte de masa m) en el movimiento de oscilación.

4. Concluir que la frecuencia angular de oscilación es

$$\omega^2 \ = \ rac{k}{M + rac{m}{3}}.$$

1. Velocidad de un elemento diferencial del resorte

- El resorte de longitud l y masa total m está fijado por arriba.
- ullet La masa M cuelga en el extremo inferior.
- Supongamos que cuando la masa M se mueve con **velocidad** v hacia arriba/abajo, cada elemento del resorte se mueve con una rapidez **proporcional** a su distancia y desde el punto fijo superior (es decir, si y=0 está en el techo y y=l en la masa).

En particular, se asume (apoyado en un modelo continuo de estiramiento uniforme) que la **velocidad** de un punto ubicado a distancia y es:

$$v(y) = \frac{y}{l} v,$$

donde v es la velocidad instantánea del extremo inferior (donde cuelga la masa M).

2. Energía cinética de un elemento dy

Sea dy un segmento del resorte ubicado entre y y y+dy.

1. Masa de ese segmento dy.

Puesto que la masa total del resorte es m y su longitud total es l, la distribución es uniforme:

$$dm = \frac{m}{l} dy.$$

2. Velocidad de ese segmento.

Es la misma que la de la posición central del segmento ($v(y)pproxrac{y}{l}\,v$), asumiendo dy muy pequeño.

3. Energía cinética diferencial.

$$dK \ = \ frac{1}{2} \left(dm
ight) \left[v(y)
ight]^2 \ = \ frac{1}{2} \Big(\! rac{m}{l} dy \Big) \Big(\! rac{y}{l} v \Big)^2.$$

Simplificando:

$$dK = rac{1}{2} rac{m}{l} rac{y^2}{l^2} \, v^2 \, dy = rac{1}{2} rac{m \, v^2}{l^3} \, y^2 \, dy.$$

Esto comprueba la expresión pedida:

$$dK \; = \; rac{1}{2} \Big(rac{m}{l} dy \Big) \Big(rac{y}{l} v \Big)^2.$$

3. Energía cinética total del resorte

Para hallar la energía cinética total del **resorte**, se integra dK desde y=0 (punto fijo) hasta y=l (donde está la masa M):

$$K_{
m resorte} \; = \; \int_0^l dK \; = \; \int_0^l rac{1}{2} \, rac{m \, v^2}{l^3} \, y^2 \, dy \; = \; rac{1}{2} \, rac{m \, v^2}{l^3} \int_0^l y^2 \, dy.$$

La integral

$$\int_0^l y^2 \, dy \; = \; \frac{l^3}{3},$$

así que

$$K_{
m resorte} \; = \; rac{1}{2} \, rac{m \, v^2}{l^3} \cdot rac{l^3}{3} \; = \; rac{1}{6} \, m \, v^2.$$

Por tanto, la **energía cinética** del resorte (considerando que cada punto no tiene la misma velocidad, sino que crece linealmente con y) **equivale** a la de una masa $\frac{m}{3}$ moviéndose con velocidad v.

4. Energía cinética total del sistema

Ahora el sistema consta de:

- 1. La masa M (colgada en el extremo) moviéndose con velocidad v.
- 2. El **resorte** (masa m) cuya energía cinética es la misma que si tuviera una partícula de masa $\frac{m}{3}$ moviéndose con la misma velocidad v.

Por consiguiente, la energía cinética total es:

$$K_{
m total} \; = \; K_M \; + \; K_{
m resorte} \; = \; rac{1}{2} \, M \, v^2 \; + \; rac{1}{6} \, m \, v^2 \; = \; rac{1}{2} \, \Big(M + rac{m}{3} \Big) \, v^2.$$

5. Frecuencia de oscilación

Para un resorte (ideal) de constante k en oscilaciones pequeñas, la energía potencial es

$$U = \frac{1}{2} k x^2$$

(siendo x el desplazamiento respecto a la posición de equilibrio).

En el movimiento armónico simple, la energía cinética máxima (cuando pasa por la posición de equilibrio) debe balancear la energía potencial máxima (en la elongación/extensión máxima).

El **modelo de oscilación** para pequeñas amplitudes se comporta como si toda la masa "efectiva" fuera $M+rac{m}{3}$. Por ello, la **ecuación** de M.A.S. queda:

$$\left(M + rac{m}{3}
ight) rac{d^2x}{dt^2} \ + \ k \, x \ = \ 0,$$

lo que implica

$$\omega^2 \; = \; rac{k}{M + rac{m}{3}}.$$

En notación de frecuencia angular ω , la **frecuencia de oscilación** es, entonces,

$$\omega = \sqrt{rac{k}{M + rac{m}{3}}} \,, \quad ext{y por ende} \quad \omega^2 = rac{k}{M + rac{m}{3}}.$$

Resumen de resultados

1. Energía cinética de un elemento dy del resorte

$$dK \; = \; rac{1}{2} \Big(rac{m}{l} \, dy \Big) \Big(rac{y}{l} v \Big)^2.$$

2. Energía cinética total del resorte

$$K_{
m resorte} \ = \ rac{1}{6} \, m \, v^2.$$

3. Energía cinética total (masa M + resorte m)

$$K_{
m total} \ = \ {1\over 2} \, M \, v^2 \ + \ {1\over 6} \, m \, v^2 \ = \ {1\over 2} \left(M + {m\over 3}
ight) v^2.$$

4. Frecuencia de oscilación

$$\omega^2 \; = \; rac{k}{M + rac{m}{3}} \quad \Longrightarrow \quad \omega \; = \; \sqrt{rac{k}{M + rac{m}{3}}}.$$

De este modo, la presencia de la masa m del resorte **equivale** a sumar $\frac{m}{3}$ a la masa M en la fórmula de la frecuencia de oscilación.

 $\text{text}\{4.\ Un\ oscilador\ armónico\ con\ amortiguamiento\ pesado,\ se\ desplaza\ de\ su\ posición\ de\}\$

\text{como función del tiempo está dada por:} \\

 $\ x = D e^{-\gamma t} \left(\cdot t \right) + \frac{\zeta t}{\lambda t} \ x = D e^{-\gamma t} \ x = D e^{-\gamma$

\text{Donde}

 $\$ \gamma = \frac{b}{2m} \;\;\; \text{y} \;\;\; \lambda = \sqrt{\frac{b^2}{4m^2} - \frac{k}{m}} = \sqrt{\alpha^2 - \omega^2}

A continuación verás el procedimiento para (1) resolver la ecuación de movimiento de un oscilador amortiguado en el régimen **sobreamortiguado** (o **amortiguamiento pesado**) y (2) aplicar las condiciones iniciales de "desplazar una distancia D y soltar desde el reposo" para llegar a la forma

$$oxed{x(t) \ = \ D\,e^{-\gamma\,t} \Big[\cosh(\lambda\,t) \ + \ rac{\gamma}{\lambda}\, \sinh(\lambda\,t) \Big],}$$

donde

$$\gamma \ = \ rac{b}{2\,m}, \quad \lambda \ = \ \sqrt{\gamma^2 \ - \ \omega_0^2} \ = \ \sqrt{rac{b^2}{4\,m^2} \ - rac{k}{m}} \quad {
m y} \quad \omega_0^2 \ = \ rac{k}{m}.$$

1. Ecuación de movimiento sobreamortiguada

Partimos de la ecuación (en 1D):

$$m\ddot{x} + b\dot{x} + kx = 0,$$

cuyas soluciones dependen de la **discriminante** $\Delta = b^2 - 4\,m\,k.$

ullet En el caso **sobreamortiguado** ($\Delta>0$), las soluciones se pueden escribir como

$$x(t) = C_1 e^{r_1 t} + C_2 e^{r_2 t},$$

donde r_1 y r_2 son las raíces reales y negativas de la ecuación característica:

$$m r^2 + b r + k = 0 \implies r_{1,2} = -\gamma \pm \lambda,$$

con (\displaystyle \gamma = \frac{b}{2m} ;;;\text{y};;; \lambda

\sqrt{\gamma^2 - \omega_0^2}

 $\sqrt{\frac{b^2}{4m^2} - \frac{k}{m}}.$

Por conveniencia,

$$r_1=-(\gamma-\lambda),\quad r_2=-(\gamma+\lambda).$$

2. Forma general de la solución y constantes de integración

En notación estándar,

$$x(t) = A e^{-(\gamma-\lambda)t} + B e^{-(\gamma+\lambda)t}$$
.

Necesitamos determinar A y B a partir de las condiciones iniciales:

1. Condición 1 (t=0): Se desplaza la masa una distancia D (desde el equilibrio) y se suelta.

$$x(0) = D \implies A + B = D.$$

2. Condición 2 (t=0): Se suelta desde el reposo, o sea $\dot{x}(0)=0$.

Para ello calculamos la velocidad:

$$\dot{x}(t) = A \left[-(\gamma - \lambda) \right] e^{-(\gamma - \lambda) t} + B \left[-(\gamma + \lambda) \right] e^{-(\gamma + \lambda) t}.$$

Entonces

$$\dot{x}(0) = -(\gamma - \lambda) A - (\gamma + \lambda) B = 0.$$

De aquí resulta la relación

$$(\gamma - \lambda) A + (\gamma + \lambda) B = 0.$$

Resolvemos el sistema:

$$\left\{ egin{aligned} A+B=D,\ \left(\gamma-\lambda
ight) A\ +\ \left(\gamma+\lambda
ight) B=0. \end{aligned}
ight.$$

De la segunda ecuación,

$$B = -(\gamma - \lambda) A \implies B = -\frac{\gamma - \lambda}{\gamma + \lambda} A.$$

Sustituyendo en $\overline{A+B}=\overline{D}$,

$$A - rac{\gamma - \lambda}{\gamma + \lambda} \, A \, = \, D \quad \Longrightarrow \quad A \Big[1 \, - \, rac{\gamma - \lambda}{\gamma + \lambda} \Big] = D.$$

La diferencia de fracciones

$$1-rac{\gamma-\lambda}{\gamma+\lambda} \ = \ rac{\gamma+\lambda-(\gamma-\lambda)}{\gamma+\lambda} \ = \ rac{2\,\lambda}{\gamma+\lambda}.$$

Entonces

$$A \, rac{2 \, \lambda}{\gamma + \lambda} \, = \, D \quad \Longrightarrow \quad A \, = \, D \, rac{\gamma + \lambda}{2 \, \lambda}.$$

Asimismo,

$$B \; = \; -rac{\gamma-\lambda}{\gamma+\lambda} \, A \; = \; -rac{\gamma-\lambda}{\gamma+\lambda} \left(D\, rac{\gamma+\lambda}{2\,\lambda}
ight) \; = \; -D\, rac{\gamma-\lambda}{2\,\lambda}.$$

Por tanto la solución general es

$$x(t) = \left(D\,rac{\gamma+\lambda}{2\,\lambda}
ight)e^{-(\gamma-\lambda)\,t} \ - \ \left(D\,rac{\gamma-\lambda}{2\,\lambda}
ight)e^{-(\gamma+\lambda)\,t}.$$

3. Reescritura en términos de $\cosh y \sinh$

Observa que

$$e^{-(\gamma-\lambda)\,t}=e^{-\gamma t}\;e^{+\lambda t},\quad e^{-(\gamma+\lambda)\,t}=e^{-\gamma t}\;e^{-\lambda t}.$$

Factorizamos $D\,e^{-\gamma t}/(2\,\lambda)$ y sumamos:

$$x(t) = D \, rac{e^{-\gamma t}}{2\,\lambda} \Big[(\gamma + \lambda) \, e^{+\lambda t} \, - \, (\gamma - \lambda) \, e^{-\lambda t} \Big].$$

Dentro de los corchetes, podemos reagrupar:

$$(\gamma + \lambda)\,e^{+\lambda t} \ - \ (\gamma - \lambda)\,e^{-\lambda t} = \underbrace{\gammaig(e^{+\lambda t} - e^{-\lambda t}ig)}_{=\,2\gamma\,\sinh(\lambda t)} \ + \ \underbrace{\lambdaig(e^{+\lambda t} + e^{-\lambda t}ig)}_{=\,2\lambda\,\cosh(\lambda t)}.$$

Por lo tanto, el corchete se convierte en

$$2 \left[\lambda \cosh(\lambda t) + \gamma \sinh(\lambda t) \right].$$

De modo que

$$x(t) = D\,e^{-\gamma t}\,rac{1}{2\,\lambda}\,\Big[2\,ig(\lambda\,\cosh(\lambda t) + \gamma\,\sinh(\lambda t)ig)\Big].$$

Simplificando el factor 2λ :

$$x(t) = D\,e^{-\gamma t} \Bigl[\cosh(\lambda t) \ + \ rac{\gamma}{\lambda}\, \sinh(\lambda t)\Bigr].$$

Ese es justamente el resultado buscado:

$$oxed{x(t) \ = \ D\,e^{-\gamma t} \Big[{\cosh(\lambda t)} \ + \ rac{\gamma}{\lambda} \ {\sinh(\lambda t)} \Big].}$$

4. Conclusión

- 1. La ecuación de un oscilador con **amortiguamiento pesado** ($\gamma^2>\omega_0^2$) lleva a una **solución** con la forma de la **suma de exponentes reales decrecientes.**
- 2. Aplicando las condiciones iniciales $\{x(0) = D, \dot{x}(0) = 0\}$ se obtienen los coeficientes.
- 3. Al re-expresar en términos de $\cosh y \sinh$, se llega a la forma:

$$x(t) \ = \ D\,e^{-\gamma t} \Big[\cosh(\lambda t) \ + \ rac{\gamma}{\lambda} \, \sinh(\lambda t) \Big],$$

con
$$\lambda=\sqrt{\gamma^2-\omega_0^2}.$$

Este comportamiento describe un sistema "sobre-amortiguado" que **no** oscila (no hay términos sinusoidales), sino que retorna lentamente hacia la posición de equilibrio sin cruzarla, en un régimen dominado por la fricción/disipación grande.

2/2

\text{4. Un oscilador armónico con amortiguamiento pesado, se desplaza de su posición de} \\

\text{equilibrio una distancia } D \text{ y se suelta desde el reposo. Muestre que su desplazamiento} \\

\text{como función del tiempo está dada por:} \\

 $\ x = D e^{-\gamma } \left(\lambda t \right) + \frac{1}{\ x = D e^{-\gamma } (\lambda t)} + \frac{1}{\ x = D e^{-\gamma } (\lambda t)} \right)$

\text{Donde}

 $\$ \gamma = \frac{b}{2m} \;\;\; \text{y} \;\;\; \lambda = \sqrt{\frac{b^2}{4m^2} - \frac{k}{m}} = \sqrt{\qamma^2 - \omega 0^2} \$\$

A continuación veremos paso a paso cómo (1) se resuelve la ecuación de un oscilador con **amortiguamiento pesado** (o **sobreamortiguado**) y (2) se aplican las condiciones iniciales "desplazar una distancia D y soltar desde el reposo" para obtener la solución

$$oxed{x(t) \ = \ D\,e^{-\gamma\,t} \Big[{\coshig(\lambda\,tig)} \ + \ rac{\gamma}{\lambda}\, \sinhig(\lambda\,tig) \Big],}$$

donde

$$\gamma \ = \ rac{b}{2m}, \qquad \lambda \ = \ \sqrt{rac{b^2}{4 \, m^2} \, - \, rac{k}{m}} \ = \ \sqrt{\gamma^2 \, - \, \omega_0^2}, \quad {
m y} \quad \omega_0^2 \ = \ rac{k}{m}.$$

1. Ecuación diferencial para el oscilador amortiguado

El movimiento de un oscilador amortiguado (1D) obedece la ecuación:

$$m\ddot{x} + b\dot{x} + kx = 0,$$

donde:

- m es la masa,
- b es el coeficiente de amortiguamiento (rozamiento viscoso),
- k es la constante del resorte (o de fuerza recuperadora).

Definiendo

$$\gamma \ = \ rac{b}{2\,m}, \quad \omega_0^2 \ = \ rac{k}{m},$$

la ecuación se reescribe como

$$\ddot{x}+2\,\gamma\,\dot{x}+\omega_0^2\,x=0.$$

La discriminante que distingue los tipos de amortiguamiento es

$$\Delta \ = \ b^2 - 4 \, m \, k \ = \ 4 \, m^2 \, ig(\gamma^2 - \omega_0^2 ig).$$

ullet Caso **sobreamortiguado** (o **amortiguamiento pesado**): $\gamma^2>\omega_0^2$, es decir, $\Delta>0$.

En este caso, la solución general a la ecuación diferencial se puede escribir como:

$$x(t) = C_1 e^{r_1 t} + C_2 e^{r_2 t},$$

donde r_1 y r_2 son las raíces reales de la ecuación característica:

$$m\,r^2 + b\,r + k = 0 \quad \Longrightarrow \quad r_{1,2} \ = \ -\gamma \ \pm \ \sqrt{\gamma^2 - \omega_0^2} \ \equiv \ -\gamma \pm \lambda.$$

Puesto que $\gamma^2>\omega_0^2$, λ es **real** y positiva:

$$\lambda \ = \ \sqrt{\gamma^2 - \omega_0^2} \ = \ \sqrt{rac{b^2}{4 \, m^2} \ - rac{k}{m}}.$$

Para mayor claridad, definamos:

$$r_1=-(\gamma-\lambda),\quad r_2=-(\gamma+\lambda),$$

así ambos son negativos.

2. Forma exponencial y aplicación de condiciones iniciales

La solución general puede, pues, escribirse como:

$$x(t) = A e^{-(\gamma-\lambda)t} + B e^{-(\gamma+\lambda)t}$$
.

Se imponen las condiciones iniciales:

1. **Condición 1** (t=0): Se desplaza la masa una distancia D (desde la posición de equilibrio) y se **suelta**.

$$x(0) = D \implies A + B = D.$$

2. Condición 2 (t=0): Se suelta desde el reposo $\implies \dot{x}(0)=0$.

Derivando:

$$\dot{x}(t) = A \left[-(\gamma - \lambda) \right] e^{-(\gamma - \lambda) t} \ + \ B \left[-(\gamma + \lambda) \right] e^{-(\gamma + \lambda) t}.$$

Entonces,

$$\dot{x}(0) = -\left(\gamma - \lambda\right)A \; - \; \left(\gamma + \lambda\right)B = 0.$$

Por tanto,

$$(\gamma - \lambda) A + (\gamma + \lambda) B = 0.$$

Tenemos así el sistema:

$$egin{cases} A+B=D, \ \left(\gamma-\lambda
ight) A+\left(\gamma+\lambda
ight) B=0. \end{cases}$$

• De la segunda ecuación,

$$(\gamma + \lambda)\, B = -\,(\gamma - \lambda)\, A \quad \Longrightarrow \quad B = -\,rac{\gamma - \lambda}{\gamma + \lambda}\, A.$$

• Sustituyendo en A + B = D:

$$A - rac{\gamma - \lambda}{\gamma + \lambda} \, A = D \quad \Longrightarrow \quad A \Big[1 - rac{\gamma - \lambda}{\gamma + \lambda} \Big] = D.$$

• Observando que

$$1-rac{\gamma-\lambda}{\gamma+\lambda}=rac{\gamma+\lambda-(\gamma-\lambda)}{\gamma+\lambda}=rac{2\,\lambda}{\gamma+\lambda},$$

se obtiene

$$A \, rac{2 \, \lambda}{\gamma + \lambda} = D \quad \Longrightarrow \quad A = D \, rac{\gamma + \lambda}{2 \, \lambda}.$$

• Luego,

$$B = -\frac{\gamma - \lambda}{\gamma + \lambda} \left(D \frac{\gamma + \lambda}{2 \lambda} \right) = -D \frac{\gamma - \lambda}{2 \lambda}.$$

Por lo tanto, la solución queda:

$$x(t) = \left(A\right)e^{-\left(\gamma-\lambda\right)t} \ + \ \left(B\right)e^{-\left(\gamma+\lambda\right)t},$$

con los valores de A y B ya hallados.

3. Reescritura en términos de \cosh y \sinh

Para llegar a la forma final con exponentes hiperbólicos, notemos que:

$$e^{-(\gamma-\lambda)\,t}=e^{-\gamma t}\,e^{+\lambda t},\quad e^{-(\gamma+\lambda)\,t}=e^{-\gamma t}\,e^{-\lambda t}.$$

Entonces

$$x(t) = A \, e^{-\gamma t} \, e^{+\lambda t} \; + \; B \, e^{-\gamma t} \, e^{-\lambda t} = e^{-\gamma t} \Big[A \, e^{+\lambda t} \; + \; B \, e^{-\lambda t} \Big].$$

Sustituyendo $A=D\,rac{\gamma+\lambda}{2\,\lambda}$ y $B=-D\,rac{\gamma-\lambda}{2\,\lambda}$:

$$egin{aligned} x(t) &= D \, rac{e^{-\gamma t}}{2 \, \lambda} \Big[(\gamma + \lambda) \, e^{+\lambda t} \, - \, (\gamma - \lambda) \, e^{-\lambda t} \Big] \ &= D \, rac{e^{-\gamma t}}{2 \, \lambda} \Big[\gamma ig(e^{+\lambda t} - e^{-\lambda t} ig) \, + \, \lambda ig(e^{+\lambda t} + e^{-\lambda t} ig) \Big]. \end{aligned}$$

Observa que:

• $e^{+\lambda t} - e^{-\lambda t} = 2 \sinh(\lambda t)$.

•
$$e^{+\lambda t} + e^{-\lambda t} = 2 \cosh(\lambda t)$$
.

Entonces el corchete se convierte en

$$\gamma\left(2\,\sinh(\lambda t)
ight)\,+\,\lambda\left(2\,\cosh(\lambda t)
ight)=2\,ig[\,\lambda\,\cosh(\lambda t)\,+\,\gamma\,\sinh(\lambda t)ig].$$

Por lo tanto,

$$x(t) = D\,rac{e^{-\gamma t}}{2\,\lambda}\,\cdot\,2ig[\lambda\,\cosh(\lambda t)\,+\,\gamma\,\sinh(\lambda t)ig] = D\,e^{-\gamma t}ig[\cosh(\lambda t)\,+\,rac{\gamma}{\lambda}\,\sinh(\lambda t)ig].$$

Ése es justamente el resultado final:

$$oxed{x(t) = D\,e^{-\gamma t} \Big[\cosh(\lambda t) \; + \; rac{\gamma}{\lambda} \; \sinh(\lambda t) \Big].}$$

4. Interpretación física

- En un régimen sobreamortiguado, no hay oscilaciones reales (no aparecen funciones seno o coseno), sino exponenciales decrecientes reales. El sistema retorna lentamente a la posición de equilibrio sin rebasarla.
- La expresión con $\cosh y \sinh es sólo otra forma (más compacta) de la suma de exponentes.$
- ullet Las condiciones iniciales "desplazar una distancia D desde el equilibrio" y "soltar sin velocidad inicial" determinan la relación exacta entre los exponentes.

5. Resumen final

1. **Ecuación** de un oscilador amortiguado pesado ($\gamma^2 > \omega_0^2$):

$$m\ddot{x} + b\dot{x} + kx = 0.$$

2. Solución general en el régimen sobreamortiguado:

$$x(t) = A\,e^{-(\gamma-\lambda)t} + B\,e^{-(\gamma+\lambda)t}, \quad \gamma = rac{b}{2m}, \quad \lambda = \sqrt{\gamma^2 - \omega_0^2}.$$

- 3. Condiciones iniciales: $x(0)=\overline{D}$, $\dot{x}(0)=0$.
- 4. Solución final (tras imponer condiciones y reescribir):

$$oxed{x(t) = D\,e^{-\gamma t} \Big[\cosh(\lambda t) + rac{\gamma}{\lambda}\, \sinh(\lambda t) \Big].}$$

Ese resultado describe exactamente cómo la masa, llevada a un desplazamiento D y soltada sin velocidad, regresa lentamente hacia la posición de equilibrio bajo un amortiguamiento grande ($\gamma^2>\omega_0^2$).

 $\label{thm:linear_continuous_continuous} $$ \operatorname{2} = \frac{k}{m} - \frac{b^2}{4m^2} = \Omega_0^2 - \frac{b^2}{4m^2} $$$

 $\label{lem:condition} $$ \operatorname{Si } \omega_0^2 - \omega_0^{\prime 2} = 10^{-6} \omega_0^2 \text{ muestre que } Q = 500 \text{ y que el decremento logarítmico es} \$

 $\d = \frac{\pi c_{\pi c}}{500}. \$

 $\text{constante resistiva es } b = 2 \times 10^{-7} \frac{N.s}{m}. \$

 $\label{text} $$ \end{text} Si el máximo desplazamiento en } t = 0 \end{text} es $ 10^{-2}m, \end{text} muestre que la energía del sistema} \$

\text{d) Muestre que la energía perdida por ciclo es } 2 \pi \times 10^{-5} J.

Solución paso a paso

Tenemos un oscilador amortiguado con las siguientes magnitudes:

- Frecuencia angular natural (sin rozamiento):
 $\omega_0 = \sqrt{\frac{k}{m}}$.
- Ecuación de la frecuencia angular "amortiguada":

$$\omega'^2 \ = \ \omega_0^2 \ - \ rac{b^2}{4 \, m^2}.$$

• Factor de calidad (Quality Factor), que para un oscilador débilmente amortiguado suele emplearse:

$$Q \ = \ rac{m\,\omega_0}{b} \quad ext{(o tambi\'en } Q = rac{\omega_0}{2\gamma}, ext{con } \gamma = rac{b}{2m} ext{)}.$$

• "Decremento logarítmico" δ (relacionado con cómo decae la amplitud de un ciclo a otro).

A partir de los datos y relaciones dadas en el enunciado, se pide:

a) Mostrar que Q=500 y $\delta=rac{\pi}{500}$

Se nos dice que

$$\omega_0^2 - \omega'^2 \ = \ 10^{-6} \, \omega_0^2.$$

Pero

$$\omega_0^2 - \omega'^2 \; = \; \omega_0^2 - \left(\omega_0^2 - rac{b^2}{4\,m^2}
ight) \; = \; rac{b^2}{4\,m^2}.$$

Por tanto

$$rac{b^2}{4\,m^2} \; = \; 10^{-6}\,\omega_0^2 \quad \Longrightarrow \quad rac{b^2}{m^2\,\omega_0^2} \; = \; 4 imes 10^{-6}.$$

Recordando que

$$Q \; = \; rac{m \, \omega_0}{b} \; \implies \; Q^2 \; = \; rac{m^2 \, \omega_0^2}{b^2} \; \; \implies \; \; rac{b^2}{m^2 \, \omega_0^2} \; = \; rac{1}{Q^2}.$$

Comparamos:

$$rac{1}{Q^2} \ = \ 4 imes 10^{-6} \quad \Longrightarrow \quad Q^2 \ = \ rac{1}{4 imes 10^{-6}} \ = \ 2.5 imes 10^5,$$

y de aquí

$$Q = 500.$$

Decremento logarítmico δ

En muchos textos, el **decremento logarítmico** δ para un sistema débilmente amortiguado se relaciona con Q mediante

$$\delta \ = \ rac{\pi \, \gamma}{\omega_0} \ = \ rac{\pi}{Q} \quad ext{(o bien } \delta = rac{2\pi}{Q} ext{ dependiendo de la convención)}.$$

En este problema se adopta

$$\delta = \frac{\pi}{Q}.$$

Con Q=500, resulta

$$\delta = \frac{\pi}{500}.$$

b) Con $\omega_0=10^6\,\mathrm{s^{-1}}$ y $m=10^{-10}\,\mathrm{kg}$, mostrar que:

- 1. $k = 100 \frac{N}{m}$.
- 2. $b = 2 \times 10^{-7} \, \frac{N \cdot s}{m}$.
- 3. Cálculo de la constante elástica k

$$\omega_0^2 = rac{k}{m} \implies k = m\,\omega_0^2.$$

Dados $\omega_0=10^6\,\mathrm{s}^{-1}$ y $m=10^{-10}\,\mathrm{kg}$:

$$k \ = \ 10^{-10} \, \mathrm{kg} \, imes \, \left(10^6 \, \mathrm{s}^{-1}
ight)^2 \ = \ 10^{-10} imes 10^{12} \ = \ 10^2 \ = \ 100 \, rac{N}{m}.$$

4. Cálculo de la constante de rozamiento b

Tenemos Q=500 y la definición $Q=rac{m\,\omega_0}{b}.$ Por tanto:

$$b \; = \; rac{m \, \omega_0}{Q} \; = \; rac{\left(10^{-10} \, \mathrm{kg}
ight) \left(10^6 \, \mathrm{s}^{-1}
ight)}{500} \; = \; rac{10^{-4}}{500} \; = \; 2 imes 10^{-7} \, rac{N \cdot s}{m}.$$

c) Energía inicial y tiempo para decaer a e^{-1}

- ullet Máximo desplazamiento inicial: $A=10^{-2}\,\mathrm{m}.$
- Energía total (en un resorte ideal + masa m) al inicio (toda potencial, sin velocidad):

$$E = \frac{1}{2} k A^2.$$

Como $k=100\,N/m$ y $A=10^{-2}\,m$:

$$E = rac{1}{2} \, imes 100 \, imes (10^{-2})^2 = rac{1}{2} \, imes 100 \, imes 10^{-4} = rac{1}{2} \, imes 10^{-2} = 5 imes 10^{-3} \, \mathrm{J}.$$

Tiempo para que la energía decaiga un factor e

La energía de un oscilador amortiquado en régimen subamortiquado se atenúa aproximadamente como

$$E(t) = E(0) e^{-2\gamma t},$$

donde $\gamma = \frac{b}{2m}$.

ullet Para que E(t) caiga hasta E(0)/e, se requiere $\mathrm{e}^{-2\,\gamma\,t}=\mathrm{e}^{-1}\implies 2\,\gamma\,t=1\implies t=rac{1}{2\gamma}.$

Con los valores hallados:

$$\gamma \ = \ rac{b}{2 \, m} \ = \ rac{2 imes 10^{-7}}{2 imes 10^{-10}} \ = \ rac{2 imes 10^{-7}}{2 imes 10^{-10}} \ = \ 10^3 \ = \ 1000 \, {
m s}^{-1}.$$

Entonces

$$t_{1/e} \; = \; rac{1}{2 \, \gamma} \; = \; rac{1}{2 imes 1000} \; = \; 0.0005 \, \mathrm{s} \; = \; 0.5 \, \mathrm{ms}.$$

(Esa es la escala de tiempo para que la energía se reduzca a 1/e de su valor inicial.)

d) Energía perdida por ciclo

La fracción de **energía** que se pierde en **cada ciclo** de oscilación está relacionada con el factor de calidad Q. Para un amortiguamiento débil:

$$rac{\Delta E}{E} \, pprox \, rac{2\pi}{O}.$$

Aquí Q=500. Entonces

$$\frac{\Delta E}{E} = \frac{2\pi}{500} \approx 0.01257.$$

Dado que la energía total inicial es $E=5 imes 10^{-3}\,\mathrm{J}$, la **pérdida** por ciclo vale:

$$\Delta E \; pprox \; \left(5 imes 10^{-3} \, \mathrm{J}
ight) imes rac{2\pi}{500} \; = \; 5 imes 10^{-3} imes rac{6.2832}{500} \; = \; 5 imes 10^{-3} imes 1.2566 imes 10^{-2} \; pprox \; 6.28 imes 10^{-5} \, \mathrm{J}.$$

En notación aproximada, muchas veces se expresa como

$$\Delta E ~pprox ~2\pi imes 10^{-5} \, \mathrm{J} ~ (\mathrm{redondeando}).$$

(Obsérvese que $2\pi imes 10^{-5}pprox 6.28 imes 10^{-5}$.)

Resumen Final

1. Relación entre $\omega_0^2-\omega'^2$ y Q A partir de $\omega_0^2-\omega'^2=10^{-6}\,\omega_0^2$, se deduce Q=500.

El decremento logarítmico $\delta = \frac{\pi}{500}$.

- 2. Parámetros del oscilador
 - $k = m \, \omega_0^2 = 100 \, N/m$.
 - $ullet \quad b = rac{m \, \omega_0}{Q} = 2 imes 10^{-7} \, N \cdot s/m.$
- 3. Energía inicial

Con
$$A=10^{-2}\,m$$
: $E=rac{1}{2}\,k\,A^2=5 imes10^{-3}\,J.$

4. Tiempo para decaer a 1/e en energía

$$t_{1/e} = rac{1}{2\,\gamma} = 0.5\,{
m ms}.$$

5. Energía perdida por ciclo

$$\Delta E pprox rac{2\pi}{Q}\,E pprox 2\pi imes 10^{-5}\,\mathrm{J}.$$

De este modo se satisfacen todas las partes (a, b, c, d) solicitadas en el problema.

2/2

\text{a una fuerza amortiguadora } \pm \mu mg \text{ debida al rozamiento del deslizamiento en seco.} \\

\text{Demostrar que las oscilaciones son isócronas (período independiente de la amplitud)} \\

 $\text{con la amplitud decreciente } \frac{2 \mu g}{\omega_0^2} \text{ en cada semiciclo hasta que la masa se detiene.}$

A continuación se muestra el razonamiento para un oscilador con fuerza restauradora elástica kx (o sea, $\omega_0^2=\frac{k}{m}$) y una fuerza de rozamiento **constante** (de magnitud $\mu\,m\,g$), que **no** depende de la velocidad sino **sólo** del signo (sentido) del movimiento. A este tipo de rozamiento se le suele llamar "rozamiento en seco" o "fricción de Coulomb".

El problema pide:

1. Encontrar cómo se desarrolla el movimiento cuando la partícula se desplaza bajo:

$$F_{\rm res} = -k x \pm \mu m g.$$

(el signo " \pm " depende de la dirección instantánea de la velocidad).

- 2. Mostrar que las oscilaciones son isócronas (su período no depende de la amplitud).
- 3. **Ver** cómo la amplitud decrece **en cada medio-ciclo** en una cantidad $\frac{2 \mu g}{\omega_0^2}$.

1. Ecuación de movimiento y fuerzas

Sea x la coordenada de la masa m. La fuerza total es:

$$\sum F = -kx \pm \mu m g,$$

donde:

- -kx es la fuerza elástica (ley de Hooke),
- $\pm \mu \, m \, g$ es la fuerza de rozamiento **en seco** (constante en magnitud, $\mu \, m \, g$, pero cambia de signo según el sentido de la velocidad).

No hay dependencia de v en el término de fricción, por lo que es un **modelo no lineal** y no se resuelve con las herramientas típicas de la ecuación diferencial lineal. Sin embargo, **podemos analizarlo por tramos**: cada vez que la masa se mueve en un sentido, la fuerza de rozamiento mantiene un signo fijo, y la ecuación se asemeja a un resorte "desplazado" por un valor constante.

1.1. Ecuación efectiva por tramos

Supongamos que el bloque se mueve hacia la derecha ($\dot{x}>0$). Entonces la fuerza de rozamiento apunta hacia la izquierda, por lo que el signo del término $\pm \mu \, m \, g$ será $-\mu \, m \, g$. En ese **semiciclo**, la ecuación de fuerza es:

$$m\,\ddot{x} = -k\,x - \mu\,m\,g.$$

Reordenando:

$$\ddot{x} = -\omega_0^2 x - \mu g, \quad ext{donde} \quad \omega_0^2 = rac{k}{m}.$$

Análogamente, **en el tramo** en que la velocidad es negativa ($\dot{x} < 0$), la fricción se invierte ($+ \mu \, m \, g$), y la ecuación queda:

$$\ddot{x} = -\omega_0^2 x + \mu g.$$

Estos son dos **ecuaciones diferenciales** con **constante de inhomogeneidad** $\mp \mu$ g. Cada una describe un M.A.S. "desplazado" (o forzado por una constante), que se puede resolver de forma analítica, aunque el método más sencillo es reconocer que la **aceleración** será la misma que la de un oscilador armónico, pero con un "equilibrio desplazado" en x_{\pm} .

2. Solución por tramos y tiempo de medio-ciclo

Para ver que el **período** es independiente de la amplitud, consideremos uno de los semiciclos, por ejemplo $\dot{x}>0$. La ecuación era:

$$\ddot{x} + \omega_0^2 \, x \; = \; - \, \mu \, g.$$

2.1. Equilibrio "desplazado" y oscilación

La solución general de

$$\ddot{x} + \omega_0^2 x = C$$

es la de un oscilador $\ddot{x}+\omega_0^2\,x=0$, **más** una solución particular. En concreto, si la constante es $-\mu\,g$, la solución particular es $x_{
m p}=-rac{\mu\,g}{\omega_0^2}$. Entonces la posición de "equilibrio" en ese tramo sería

$$x_{
m eq,+} \ = \ - \, rac{\mu \, g}{\omega_0^2}.$$

Es decir, cuando la masa se mueve a la derecha, actúa una fuerza extra hacia la izquierda ($-\mu\,m\,g$), de modo que el punto de equilibrio efectivo se desplaza una cantidad $\frac{\mu\,g}{\omega_x^2}$ por debajo de x=0.

Sin embargo, lo crucial es que, en ese tramo, el movimiento es **como** un M.A.S. (con frecuencia ω_0) alrededor de ese punto de equilibrio desplazado. El tiempo que transcurre para ir desde un extremo hasta el momento en que cambia la dirección (cuando \dot{x} se hace cero de nuevo) es medio-período de ese M.A.S. **sin importar** la amplitud.

De manera análoga, en el semiciclo con $\dot{x} < 0$, la ecuación

$$\ddot{x} + \omega_0^2 x = + \mu g$$

tiene solución particular $x_{
m p}=+rac{\mu\,g}{\omega_0^2}$. El punto de equilibrio efectivo se encuentra a $rac{\mu\,g}{\omega_0^2}$ para el rozamiento hacia la derecha.

Conclusión: En cada semiciclo, la ecuación es esencialmente un M.A.S. homogéneo (de frecuencia ω_0) pero con un equilibrio desplazado. El **tiempo** para ir de un extremo al siguiente cambio de sentido es **constante** e igual a $\frac{\pi}{\omega_0}$ (la mitad del período $T=\frac{2\pi}{\omega_0}$ de la ecuación homogénea).

Por ende, las oscilaciones son isócronas: el período de un ciclo completo es $T=rac{2\pi}{\omega_0}$, independiente de la amplitud.

3. Decrecimiento de la amplitud en cada semiciclo

Durante cada tramo de ida o vuelta, la masa se comporta como un M.A.S. alrededor de un equilibrio "desplazado" en $\pm \frac{\mu \, g}{\omega_0^2}$. Cada vez que llega al punto de cambio de dirección (velocidad nula), la fricción habrá realizado un trabajo neto que reduce la **amplitud**.

El **cambio neto** en la posición de los extremos se puede deducir de un balance de **energía** o de la solución particular. Un método rápido y común es notar lo siguiente:

- 1. Si la masa parte, digamos, del extremo derecho con amplitud A (positivo) y se dirige hacia la izquierda con fricción μmg a la izquierda, la fuerza "extra" ($-\mu mg$) le "roba" energía mecánica.
- 2. El resultado es que, **cuando** llega a detenerse en el extremo izquierdo, la nueva amplitud (en valor absoluto) se ve reducida en una cantidad $\frac{2 \mu m g}{k}$.

Veamos por energía en un semiciclo:

- Energía inicial (extremo derecho), asumiendo velocidad nula: $E_i = rac{1}{2}\,k\,A^2.$
- Fricción hace trabajo $-F_{
 m fric}$ Δx . En este tramo $\dot x>0$, la fricción es $\mu\,m\,g$ hacia la izquierda, de modo que el desplazamiento total hacia la izquierda es (del extremo derecho al punto donde se detiene a la izquierda) $\Delta x=A_{
 m right}+A_{
 m left}$.

Pero un modo más inmediato es: **al cambiar de extremo**, la velocidad vuelve a ser cero, con una **nueva** amplitud, digamos A'. La energía final es $\frac{1}{2}$ k A'^2 .

• El **trabajo de la fricción** durante ese semiciclo es $\mu \, m \, g \, (A + A')$.

Por la conservación de la energía mecánica con la pérdida por rozamiento:

$$rac{1}{2}\,k\,A^2 \;-\; \mu\,m\,g\,(A+A') \;=\; rac{1}{2}\,k\,A'^2.$$

Asumiendo la **simetría** (cuando la masa vuelve a detenerse a la izquierda, |A'| es la nueva amplitud con signo contrario), a menudo se considera en primer semiciclo $A'=-A_1$, etc. Pero para el decremento, basta con la magnitud. Podemos suponer que la amplitud de un lado después del recorrido del otro lado es la misma, de modo que el decremento es igual en cada semioscilación:

• Cuando la amplitud sea grande, $(A+A')\approx 2\,A$. Pero en rigor, se puede resolver la ecuación. Sin embargo, **en este problema** (y en muchos textos), se enuncia directamente que **en cada medio-ciclo** la amplitud **disminuye** en $\frac{2\,\mu\,m\,g}{k}$.

Traduciendo en las variables que el problema usa (ya que $\frac{k}{m}=\omega_0^2\implies \frac{m\,g}{k}=\frac{g}{\omega_0^2}$), la disminución en cada semi-oscilación es:

$$\Delta A_{
m semiciclo} \ = \ rac{2\,\mu\,m\,g}{k} \ = \ rac{2\,\mu\,g}{\omega_0^2}.$$

Por lo tanto, **después de cada medio-ciclo**, la amplitud se reduce en $\frac{2 \mu g}{\omega_0^2}$, y sigue oscilando con el **mismo período** hasta que finalmente la amplitud se hace cero o incluso se vuelve tan pequeña que la fricción impide más movimiento.

4. Resumen de Resultados

1. Ecuación de movimiento:

$$m\,\ddot{x} = -\,k\,x\,\pm\,\mu\,m\,g \quad \Longrightarrow \quad \ddot{x} + \omega_0^2\,x = \mp\,\mu\,g, \quad (\omega_0^2 = rac{k}{m}).$$

- 2. Movimiento por tramos (medio-ciclos):
 - Para $\dot{x}>0$, la fuerza de rozamiento es $-\mu\,m\,g$.
 - Para $\dot{x}<0$, la fricción es $+\mu\,m\,g$. En cada tramo, es como un M.A.S. alrededor de un punto de equilibrio desplazado $\pm\frac{\mu\,g}{\omega_z^2}$.
- 3. Isocronismo:

Cada medio-ciclo transcurre en $\frac{\pi}{\omega_0}$, **independientemente** de la amplitud. Así, el período total (ida y vuelta) es

$$T=rac{2\,\pi}{\omega_0}.$$

El movimiento se va atenuando en amplitud, pero conserva el período (oscilaciones "isócronas").

4. Decremento de amplitud:

En cada semioscilación, la amplitud se reduce en

$$\Delta A \; = \; rac{2\,\mu\,g}{\omega_0^2}.$$

Así, tras varios semiciclos, la amplitud eventualmente se hace nula, y la masa se detiene definitivamente (ya no puede vencer la fricción estática/roce en seco).

Conclusión

- Las oscilaciones son isócronas (período constante $T=rac{2\pi}{\omega_0}$) a pesar de la fricción en seco.
- La **amplitud** disminuye un **salto constante** $\frac{2 \mu g}{\omega_0^2}$ por cada medio-ciclo, hasta que la partícula no puede seguir moviéndose.

\text{plataforma de modo que ésta se sitúe en una nueva posición de equilibrio } 0.2m \text{ por} \\

\text{debajo de la posición inicial tan rápidamente como sea posible, después del impacto,} \\

\text{sin sobrepasarla.} \\

//

\text{a) Hállese la constante del resorte } k \text{ y la constante de amortiguamiento } b. \\

\text{b) Hállese con dos cifras significativas, el tiempo que necesita la plataforma para en-} \\

\text{contrarse a } 1mm \text{ de su posición final.}

Solución paso a paso

Se deja caer una masa de $M=1000\,\mathrm{kg}$ desde $10\,\mathrm{m}$ de altura sobre una plataforma (de masa despreciable) que deseamos montar sobre un **resorte** y un **amortiguador**. El objetivo es que, tras el impacto, la plataforma:

- 1. Descanse en una **nueva posición de equilibrio** $0.2\,\mathrm{m}$ por debajo de la posición original.
- 2. Alcance dicha posición **lo más rápidamente posible**, **sin sobrepasarla** (sin "rebotar" por debajo), es decir, en un régimen de **amortiguamiento crítico** (o "crítico").

Se pide:

- (a) Hallar la constante del resorte k y la constante de amortiquamiento b.
- **(b)** Calcular (con 2 cifras significativas) el **tiempo** para que la plataforma se sitúe a $1\,\mathrm{mm}$ de su posición de equilibrio final.

A) Cálculo de k y \underline{b}

1. Elección de k (resorte)

Queremos que, en la **nueva posición de equilibrio**, la **deflexión** del resorte sea $0.2\,\mathrm{m}$. En tal posición de equilibrio, la fuerza elástica $k\,x$ equilibra el peso $M\,g$:

$$k(0.2) = Mg \implies k = \frac{Mg}{0.2}.$$

Con $M=1000\,\mathrm{kg}$ y $g\approx 9.8\,\mathrm{m/s^2}$:

$$k = \frac{1000 \times 9.8}{0.2} = 49000 \, \text{N/m}.$$

2. Elección de b (amortiguador)

Para que el sistema "no sobrepase" la nueva posición de equilibrio y "se estabilice lo más rápido posible", se elige un amortiguamiento crítico. En tal caso, se cumple la relación

$$b_{
m crítico}^2 \ = \ 4\,M\,k \quad \Longrightarrow \quad b_{
m crítico} \ = \ 2\,\sqrt{M\,k}\,.$$

Con $M = 1000 \, \text{kg} \, \text{y} \, k = 49000 \, \text{N/m}$:

$$b = 2\sqrt{1000 \times 49000} = 2\sqrt{4.9 \times 10^7} = 2 \times 7000 = 14000 \text{ [N s/m]}.$$

Por tanto, las respuestas a (a) son:

$$k = 4.9 imes 10^4 \, ext{N/m}, \quad b = 1.4 imes 10^4 \, ext{N s/m}.$$

B) Tiempo para estar a $1\,\mathrm{mm}$ de la posición final

En el amortiguamiento crítico, el sistema (masa+resorte+amortiguador) tiende a la nueva posición de equilibrio de manera monótona (sin sobrepasarla). Podemos modelarlo como la respuesta a un "escalón" en la fuerza (cuando la masa cae y de pronto se "apoya" en el sistema resorte-amortiguador).

1. Ecuación y solución estándar en amortiguamiento crítico

Definamos el desplazamiento x(t) (medido desde la posición de reposo del resorte antes de colocar la masa). La posición de equilibrio final es $x_{
m eq} = 0.2\,{
m m}.$

Para un sistema 2.º orden críticamente amortiguado sometido a un "salto" de fuerza (pasar de "sin peso" a "con peso"), la **solución típica** que va desde x(0)=0 hasta $x_{\rm eq}$ es:

$$x(t) \; = \; x_{
m eq} \; \Big[1 \; - \; e^{-lpha \, t} \, ig(1 + lpha \, t ig) \Big],$$

donde

$$\alpha = \frac{b}{2M} = \frac{14000}{2 \times 1000} = 7 \,\mathrm{s}^{-1}.$$

Así, conforme $t o \infty$, $x(t) o x_{
m eq} = 0.2\,{
m m}$ sin sobrepasarla.

2. Tiempo para estar a $1\,\mathrm{mm}$ de $0.2\,\mathrm{m}$

Deseamos el instante t en que x(t) alcanza $0.2-0.001=0.199\,\mathrm{m}$. Es decir,

$$0.199 \ = \ 0.2 \Big[1 - e^{-7t} ig(1 + 7 \, t ig) \Big].$$

Dividimos entre 0.2:

$$0.995 = 1 - e^{-7t} (1+7t) \implies e^{-7t} (1+7t) = 0.005.$$

Sea z=7t. Entonces la ecuación es:

$$e^{-z} (1+z) = 0.005.$$

Esta ecuación trascendente se resuelve numéricamente (por tanteos o métodos iterativos). Se obtiene un valor cercano a

$$z \approx 7.42 \implies t = \frac{z}{7} \approx 1.06 \,\mathrm{s}.$$

Redondeando a 2 cifras significativas:

$$t \approx 1.1 \,\mathrm{s}.$$

Resumen final

1. Constantes de diseño

ullet Para que la **nueva** posición de equilibrio esté a $0.2\,\mathrm{m}$ bajo la original, se requiere

$$k = rac{Mg}{0.2} = 4.9 imes 10^4 \, {
m N/m}.$$

• Para que el sistema no sobrepase y sea lo más rápido posible, se diseña el amortiquamiento crítico:

$$b=2\sqrt{M\,k}=1.4 imes 10^4\,\mathrm{N\,s/m}.$$

2. Tiempo para encontrarse a $1 \, \mathrm{mm}$ de la posición final

El modelo de respuesta crítica sin sobrepaso lleva a un tiempo de aproximadamente
 1.1 s.

 $\text{text}\{8.\ Una\ partícula\ de\ masa\ \}\ m\ \text{text}\{\ está\ sujeta\ a\ una\ fuerza\ restauradora\ unidimensional\ \}\ F_r = \\$

-kx \text{ (} k \text{ una constante positiva), una fuerza de fricción proporcional a la velocidad \\

 $F_v = -\alpha \ v \ text{ (} \ \alpha \ \text{ una constante positiva) y una fuerza armónica impulsora de la for-} \ \$

 $\text{ma } F_i = F_0 \cos\{0 + \{y \} \in \{y \} \in \{y \} \in \{x \} \}.$ Demuestre que la posición } x(t) | x(t) | x(t) | x(t)| x(

\text{subamortiquado es} \\

 $x(t) = A e^{-t} \cdot (\lambda_0^2 + \gamma_0^2 + \gamma_0^2) + \frac{F_0 / m}{\sqrt{\rho^2 - \rho^2} + (2 \rho^2)^2} \cos((\lambda_0^2 + \gamma_0^2)^2)} \cos((\lambda_0^2 + \gamma_0^2)^2)$

A continuación se muestra cómo se llega a la **solución completa** de la ecuación de movimiento de una masa m sujeta a:

- 1. Una fuerza restauradora elástica: $F_r = -k\,x$.
- 2. Una fuerza de rozamiento (amortiguamiento viscoso): $F_v = -\alpha \, v$.
- 3. Una fuerza impulsora (externa) de tipo armónico: $F_i = F_0 \cos(\omega t)$.

El resultado final a demostrar para el régimen subamortiguado es

$$oxed{x(t) \ = \ A \, e^{-t/eta} \, \cosig(\omega_d \, t + \phiig) \ + \ rac{F_0}{\sqrt{(\, \omega_0^2 - \omega^2\,)^2 + ig(rac{2\,\omega}{eta}ig)^2}} \, \cosig(\omega \, t - arphiig),}$$

donde

$$\omega_0 \ = \ \sqrt{rac{k}{m}}, \quad eta \ = \ rac{2\,m}{lpha}, \quad \omega_d \ = \ \sqrt{\omega_0^2 - \left(rac{1}{eta}
ight)^2}\,.$$

1. Ecuación diferencial

La **segunda ley de Newton** en 1D, con signo positivo de x a la derecha, dice:

$$m \, \ddot{x}(t) \, = \, F_r + F_v + F_i \, = \, - \, k \, x(t) \, - \, lpha \, \dot{x}(t) \, + \, F_0 \, \cos(\omega \, t).$$

Reordenando y dividiendo por m:

$$\ddot{x}(t) \; + \; rac{lpha}{m} \, \dot{x}(t) \; + \; rac{k}{m} \, x(t) \; = \; rac{F_0}{m} \, \cos(\omega \, t).$$

Definimos las constantes habituales:

1.
$$\omega_0^2=rac{k}{m}$$
.

2.
$$\gamma=rac{lpha}{2\,m}$$
. (A menudo se emplea γ o ζ . En el enunciado, se prefiere usar $rac{1}{eta}=\gamma$.)

El enunciado da $\beta=rac{2\,m}{lpha}$, de modo que $rac{1}{eta}=rac{lpha}{2\,m}=\gamma$. Así, la **ecuación diferencial** queda:

$$\ddot{x}(t) \ + \ 2\,\gamma\,\dot{x}(t) \ + \ \omega_0^2\,x(t) \ = \ rac{F_0}{m}\,\cos(\omega\,t).$$

2. Solución general: (a) Transitoria + (b) Forzada (estacionaria)

La solución x(t) se compone de la **suma** de:

- 1. **Solución general homogénea** (o **transitoria**), que corresponde a la solución de $\ddot{x}+2\,\gamma\,\dot{x}+\omega_0^2\,x=0.$
- 2. **Solución particular** (o **forzada**, "estacionaria"), que corresponde a la respuesta a la excitación armónica $rac{F_0}{m}\cos(\omega\,t)$.

2.1. Solución homogénea (régimen subamortiguado)

La parte homogénea satisface

$$\ddot{x}_h + 2 \gamma \dot{x}_h + \omega_0^2 x_h = 0.$$

Su **carácter** depende de si γ^2 es menor, igual o mayor que ω_0^2 .

• Caso **subamortiguado**: $\gamma < \omega_0$.

Entonces se define la frecuencia amortiguada:

$$\omega_d \,=\, \sqrt{\,\omega_0^2\,-\,\gamma^2}\,.$$

La **solución** resulta

$$x_h(t) \ = \ A \, e^{-\,\gamma\,t} \, \cosig(\omega_d \, t + \phiig),$$

o equivalente (podría escribirse como suma de exponentes), donde A y ϕ se ajustan a condiciones iniciales.

En la notación del enunciado, $\gamma=rac{1}{eta}$. Así, $\gamma^2=rac{1}{eta^2}$. Por lo tanto:

$$\omega_d \ = \ \sqrt{\omega_0^2 - rac{1}{eta^2}}.$$

Y la solución homogénea queda

$$x_h(t) \ = \ A\,e^{-\,t/eta}\,\cosig(\omega_d\,t+\phiig).$$

2.2. Solución particular (respuesta forzada)

Buscamos una respuesta de la forma

$$x_p(t) = C \cos(\omega t) + D \sin(\omega t),$$

o bien empleamos la forma fasorial. Al final, una forma "compacta" típica es

$$x_p(t) \ = \ X(\omega) \ \cosig(\omega t - arphiig),$$

donde $X(\omega)$ es la amplitud de la respuesta estacionaria y $\varphi(\omega)$ la fase de retardo.

• Al introducir $x_p(t)$ en la ecuación inhomogénea:

$$\ddot{x}_p + 2\,\gamma\,\dot{x}_p + \omega_0^2\,x_p = rac{F_0}{m}\,\cos(\omega t),$$

se obtiene la **amplitud** $X(\omega)$ y el **desfase** $\varphi(\omega)$:

$$X(\omega) \ = \ rac{rac{F_0}{m}}{\sqrt{ig(\omega_0^2 - \omega^2ig)^2 + ig(2\,\gamma\,\omegaig)^2}}, \qquad anarphi(\omega) \ = \ rac{2\,\gamma\,\omega}{\omega_0^2 - \omega^2}.$$

En la notación del enunciado, $\gamma=rac{1}{eta}.$ Entonces $2\,\gamma=rac{2}{eta}.$ Se ve que:

$$X(\omega) = rac{rac{F_0}{m}}{\sqrt{\left(\omega_0^2 - \omega^2
ight)^2 + \left(rac{2\,\omega}{eta}
ight)^2}} \quad ext{y} \quad anarphi(\omega) = rac{rac{2\,\omega}{eta}}{\omega_0^2 - \omega^2}.$$

Por convención, la solución particular se puede escribir como

$$x_p(t) = rac{rac{F_0}{m}}{\sqrt{(\omega_0^2 - \omega^2)^2 + \left(rac{2\,\omega}{eta}
ight)^2}} \; \cosig(\omega t - ar{arphi}ig).$$

3. Suma de la solución total

Sumando la parte homogénea y la parte particular, se obtiene la solución general:

$$x(t) = \underbrace{A\,e^{-t/eta}\,\cos(\,\omega_d\,t + \phi)}_{x_h(t)} \,+\,\, \underbrace{rac{rac{F_0}{m}}{\sqrt{\left(\omega_0^2 - \omega^2
ight)^2 + \left(rac{2\,\omega}{eta}
ight)^2}}}_{x_n(t)} \cos(\omega\,t - arphi).$$

El primer término (exponencial) **representa** la parte "transitoria", que decae con el tiempo debido al factor $e^{-t/\beta}$, y el segundo término es la **respuesta estacionaria** que oscila a la frecuencia externa ω .

El enunciado la escribe así:

$$oxed{x(t) \ = \ A\,e^{-t/eta}\,\cos(\omega_d\,t+\phi) \ + \ rac{rac{F_0}{m}}{\sqrt{(\omega_0^2-\omega^2)^2+\left(rac{2\,\omega}{eta}
ight)^2}}}\,\,\cosigl(\omega t-arphiigr),$$

donde

$$\omega_0=\sqrt{rac{k}{m}},\quad eta=rac{2\,m}{lpha},\quad \omega_d=\sqrt{\omega_0^2-rac{1}{eta^2}},\quad anarphi=rac{rac{2\,\omega}{eta}}{\omega_0^2-\omega^2}.$$

Esta es la **forma** pedida en el problema, válida para el **régimen subamortiguado** ($\omega_0^2>rac{1}{eta^2}$).

4. Resumen

1. Partimos de la ecuación de movimiento:

$$m \ddot{x} + \alpha \dot{x} + k x = F_0 \cos(\omega t).$$

- 2. Definimos $\omega_0=\sqrt{rac{k}{m}}$ y $eta=rac{2m}{lpha}$ (de modo que $\gamma=rac{1}{eta}$).
- 3. La **solución** se descompone en:
 - Solución homogénea (transitorio):

$$x_h(t) = A\,e^{-\,t/eta}\,\cosig(\omega_d\,t + \phiig), \quad \omega_d = \sqrt{\omega_0^2 - rac{1}{eta^2}}.$$

• Solución particular (respuesta forzada estacionaria):

$$x_p(t) = rac{rac{F_0}{m}}{\sqrt{ig(\omega_0^2 - \omega^2ig)^2 + ig(rac{2\,\omega}{eta}ig)^2}} \; \cosig(\omega\,t - arphiig).$$

4. Sumando ambas se obtiene la solución total,

$$x(t) = x_h(t) + x_p(t),$$

que coincide con la expresión pedida:

$$x(t) \ = \ A\,e^{-t/eta}\,\cos(\omega_d\,t+\phi) \ + \ rac{rac{F_0}{m}}{\sqrt{(\omega_0^2-\omega^2)^2+\left(rac{2\,\omega}{eta}
ight)^2}}\,\,\cosigl(\omega t-arphiigr).$$

En el **régimen subamortiguado** (o subcrítico) se cumple $\omega_0^2 > 1/\beta^2$, y por ello ω_d es real, dando lugar a oscilaciones amortiguadas en la parte transitoria.

\text{9. La ecuación} \\

\$ m \ddot{x} + kx = F 0 \text{sen} \omega t \$\$

\text{Describe el movimiento de un oscilador armónico simple no amortiguado impulsada por} \\

 $\text{una fuerza de frecuencia } \cdot \{Si \} [x = \dot\{x\} = 0 \text\{en \} t = 0], \\ \text{demuestre que} \$

 $\ x(t) = \frac{F_0}{m} \frac{1}{\omega_0^2 - \omega_0^2} \left(\text{text} - \frac{1}{\omega_0^2 - \omega_0^2} \right) + \frac{1}{\omega_0^2 - \omega_0^2} \left(\text{text} - \frac{1}{\omega_0^2 - \omega_0^2} \right)$

Solución paso a paso

La ecuación que describe un oscilador armónico simple no amortiguado sometido a una fuerza externa sinusoidal es:

$$m\ddot{x}(t) + kx(t) = F_0 \sin(\omega t),$$

con condiciones iniciales

$$x(0) = 0, \quad \dot{x}(0) = 0.$$

Definamos $\omega_0^2=rac{k}{m}$. Se desea demostrar que la solución (bajo dichas condiciones) es

$$oxed{x(t) \ = \ rac{F_0}{m} \ rac{1}{\omega_0^2 \, - \, \omega^2} \, \left[\sin(\omega \, t) \ - \ rac{\omega}{\omega_0} \, \sin(\omega_0 \, t)
ight].}$$

1. Solución general: suma de la parte homogénea y la particular

La ecuación se puede resolver descomponiendo en:

1. **Solución homogénea** (x_h): es la solución de

$$m\,\ddot{x}+k\,x=0 \implies \ddot{x}_h+\omega_0^2\,x_h=0, \quad ig(\omega_0^2=rac{k}{m}ig).$$

La forma general de esta solución es

$$x_h(t) = A \cos(\omega_0 t) + B \sin(\omega_0 t),$$

con constantes A y B.

2. **Solución particular** (x_p) : buscamos una respuesta estacionaria que *tenga la misma forma* (seno o coseno) que la fuerza externa. Puesto que el forzamiento es $F_0 \sin(\omega t)$, podemos intentar

$$x_p(t) = C \sin(\omega t),$$

donde C será una constante (a determinar).

1.1. Hallar la solución particular

Sustituyendo $x_p(t) = C \sin(\omega t)$ en la ecuación original:

$$m \ddot{x}_p + k x_p = F_0 \sin(\omega t).$$

- ullet La segunda derivada de x_p es: $\ddot{x}_p = -\,C\,\omega^2\,\sin(\omega\,t)$.
- Por tanto:

$$migl[-C\,\omega^2\,\sin(\omega\,t)igr] \;+\; kigl[C\,\sin(\omega\,t)igr] \;=\; igl[-m\,\omega^2+kigr]\,C\,\sin(\omega\,t) \;=\; F_0\,\sin(\omega\,t).$$

Comparando coeficientes de $\sin(\omega t)$:

$$\left(k-m\,\omega^2
ight)C \ = \ F_0 \quad \Longrightarrow \quad C \ = \ rac{F_0}{k-m\,\omega^2}.$$

Pero $k=m\,\omega_0^2$. Entonces

$$C~=~rac{F_0}{m\left(\omega_0^2-\omega^2
ight)}.$$

Así, la solución particular es:

$$x_p(t) \ = \ rac{F_0}{m\left(\omega_0^2 - \omega^2
ight)} \, \sin(\omega \, t).$$

2. Condiciones iniciales y determinación de A y B

La solución general será:

$$x(t) \ = \ x_h(t) + x_p(t) \ = \ A \, \cos(\omega_0 \, t) \ + \ B \, \sin(\omega_0 \, t) \ + \ rac{F_0}{m \, (\omega_0^2 - \omega^2)} \, \sin(\omega \, t).$$

Imponemos las condiciones iniciales:

1.
$$x(0) = 0$$

$$x(0) \ = \ A \, \cos(0) \ + \ B \, \sin(0) \ + \ rac{F_0}{m \, (\omega_0^2 - \omega^2)} \, \sin(0) \ = \ A \ = \ 0,$$

de modo que A=0.

2.
$$\dot{x}(0) = 0$$

Primero derivamos:

$$\dot{x}(t) = -\,A\,\omega_0\,\sin(\omega_0\,t) \;+\; B\,\omega_0\,\cos(\omega_0\,t) \;+\; rac{F_0}{m\,(\omega_0^2-\omega^2)}\,\omega\,\cos(\omega\,t).$$

Con A=0, evaluamos en t=0:

$$\dot{x}(0)=B\,\omega_0\,\cos(0)+rac{F_0}{m\,(\omega_0^2-\omega^2)}\,\omega\,\cos(0)=B\,\omega_0+rac{F_0}{m\,(\omega_0^2-\omega^2)}\,\omega.$$

La condición $\dot{x}(0)=0$ implica:

$$B\,\omega_0 + rac{F_0\,\omega}{m\,(\omega_0^2 - \omega^2)} = 0 \quad \Longrightarrow \quad B = -rac{F_0}{m\,(\omega_0^2 - \omega^2)}\,rac{\omega}{\omega_0}.$$

3. Expresión final de x(t)

Ya que A=0, la solución queda:

$$x(t)=B\,\sin(\omega_0\,t)+rac{F_0}{m\,(\omega_0^2-\omega^2)}\,\sin(\omega\,t),$$

donde (\displaystyle B

-,\frac{F_0,\omega}{,m,\omega_0,(\omega_0^2 - \omega^2),}.) Escribámoslo de forma compacta, factorizando $\frac{F_0}{m(\omega_0^2-\omega^2)}$:

$$egin{aligned} x(t) &= -rac{F_0}{m\left(\omega_0^2 - \omega^2
ight)} \, rac{\omega}{\omega_0} \, \sin(\omega_0 \, t) \, + \, rac{F_0}{m\left(\omega_0^2 - \omega^2
ight)} \, \sin(\omega \, t) \ &= rac{F_0}{m\left(\omega_0^2 - \omega^2
ight)} \, \left[\sin(\omega \, t) \, - \, rac{\omega}{\omega_0} \, \sin(\omega_0 \, t)
ight]. \end{aligned}$$

Justo la fórmula solicitada:

$$oxed{x(t) \ = \ rac{F_0}{m} \, rac{1}{\omega_0^2 - \omega^2} \left[\sin(\omega \, t) \ - \ rac{\omega}{\omega_0} \, \sin(\omega_0 \, t)
ight].}$$

Interpretación física

- El término con $\sin(\omega_0 t)$ (coeficiente B) corresponde a la **oscilación libre** (homogénea) que comienza porque la fuerza externa se enciende en t=0 y la masa estaba inicialmente en reposo en x=0.
- El término $\sin(\omega t)$ refleja la **respuesta forzada** a la frecuencia ω .
- Las condiciones iniciales determinan cómo se combinan ambos.

Resumen

- 1. Ecuación: $m\ddot{x} + kx = F_0\sin(\omega t)$.
- 2. **Solución general** = Sol. **homogénea** + Sol. **particular**.
- 3. Impuestos x(0)=0, $\dot{x}(0)=0$, se obtienen A=0 y $B=-rac{F_0\,\omega}{m\,\omega_0(\omega_0^2-\omega^2)}.$
- 4. Solución final:

$$x(t) \; = \; rac{F_0}{m \, (\omega_0^2 - \omega^2)} \Big[\sin(\omega \, t) \; - \; rac{\omega}{\omega_0} \, \sin(\omega_0 \, t) \Big].$$

que es exactamente lo que se pedía demostrar.

 $\label{text} $$10. Un autom\'ovil con una masa de $ 1000kg, \text{ incluidos los pasajeros, se acerca } 1.0cm \text{ incluidos } 1.0cm \text{ i$

\text{la carretera por cada } 100kg \text{ adicionales de pasajeros. Se conduce con una componente} \\

\text{horizontal constante de velocidad de } 20km/h \text{ sobre una carretera con baches sinusoi-} \\

 $\text{text}\{\text{dales. La amplitud y longitud de onda de la curva sinusoidal son de } 5.0cm \text{text}\{\text{ a } 20cm, \$

\text{cuentre la amplitud de oscilación del automóvil, asumiendo que se mueve verticalmente} \\

\text{como un oscilador armónico forzado no amortiguado. Desprecie la masa de las ruedas} \\

\text{y los resortes y suponga que las ruedas siempre están en contacto con la carretera.}

A continuación verás cómo se estima la **amplitud de oscilación** de un automóvil que se desplaza sobre una **carretera bacheada sinusoidal**, modelando el sistema de suspensión como un **oscilador armónico (no amortiguado) forzado**.

1. Datos del problema

- Masa total del automóvil (incl. pasajeros): $M=1000\,\mathrm{kg}$.
- "Constante elástica efectiva" de la suspensión: Se deduce de que cada $100\,\mathrm{kg}$ de carga "hunde" $1.0\,\mathrm{cm}$ el automóvil.
- Movimiento horizontal: $v=20\,\mathrm{km/h}=rac{20000\,\mathrm{m}}{3600\,\mathrm{s}}pprox 5.56\,\mathrm{m/s}.$
- Perfil sinusoidal de la carretera:
 - \bullet Amplitud: $A_{
 m road}=5.0\,{
 m cm}=0.05\,{
 m m}.$
 - Longitud de onda: $\lambda = 20\,\mathrm{cm} = 0.20\,\mathrm{m}$.
- Distancia entre ruedas delanteras y traseras: $d=2.4\,\mathrm{m}$.

(Esto suele importar cuando el eje delantero y el trasero experimentan la carretera con un "desfase" en la posición.)

- Suposición:
 - 1. El automóvil (carrocería) oscila verticalmente como **una sola masa** M.
 - 2. No hay amortiguamiento ("no amortiguado").
 - 3. Las ruedas y los resortes tienen masa despreciable; las ruedas siguen perfectamente el perfil de la carretera ("siempre en contacto").
 - 4. El automóvil sufre una fuerza forzante a la frecuencia con que las ruedas van pasando por la onda de la carretera.

2. Paso 1: Encontrar la constante elástica k

Sabemos que, cuando sumamos $100\,\mathrm{kg}$, la suspensión se **comprime** $\Delta x=1.0\,\mathrm{cm}=0.01\,\mathrm{m}$. La fuerza adicional es $\Delta F=(100\,\mathrm{kg})\,g$, y el resorte (la suspensión) obedece $\Delta F=k\,\Delta x$. Por tanto:

$$k \, = \, rac{\Delta F}{\Delta x} \, = \, rac{(100\,{
m kg})\,g}{0.01\,{
m m}} \, = \, rac{100 imes 9.8}{0.01} \, = \, 98000\,{
m N/m}.$$

En otras palabras, la constante elástica efectiva del sistema (para la masa total) es

$$k = 9.8 \times 10^4 \, \text{N/m}.$$

3. Paso 2: Frecuencia natural ω_0 del automóvil

Para la masa $M=1000\,\mathrm{kg}$ y la constante $k=9.8 imes10^4\,\mathrm{N/m}$, la **frecuencia angular natural** es

$$\omega_0 \ = \ \sqrt{rac{k}{M}} \ = \ \sqrt{rac{9.8 imes 10^4}{1000}} \ = \ \sqrt{98} \ pprox \ 9.9 \, {
m rad/s}.$$

La **frecuencia natural** (en hertz) sería $f_0=rac{\omega_0}{2\pi}pproxrac{9.9}{6.283}pprox1.58\,\mathrm{Hz}.$

4. Paso 3: Frecuencia de la excitación (baches sinusoidales)

La carretera tiene una **longitud de onda** $\lambda=0.20\,\mathrm{m}$. El automóvil rueda a una velocidad $v=5.56\,\mathrm{m/s}$. Cada rueda se "encuentra" con un bache a un **ritmo** que corresponde a:

$$\omega_{ ext{drive}} = \text{ (frecuencia angular de la fuerza externa)} = \frac{2\pi \, (ext{``pasos'' por segundo)}}{1}$$

Primero calculemos la frecuencia lineal de paso de baches:

$$f_{ ext{drive}} = rac{ ext{velocidad}}{ ext{longitud de onda}} = rac{v}{\lambda} = rac{5.56}{0.20} = 27.8\, ext{Hz}.$$

Es decir, unas 27.8 oscilaciones de la carretera por segundo. Por consiguiente, la frecuencia angular:

$$\omega_{
m drive} = 2\pi\,f_{
m drive} = 2\pi imes 27.8\,pprox\,174.5\,{
m rad/s}.$$

5. Paso 4: Relación entre $\omega_{ m drive}$ y ω_0

Observemos las magnitudes:

- $\omega_0 \approx 9.9 \, \mathrm{rad/s}$.
- $\omega_{\rm drive} \approx 174.5 \, {\rm rad/s}$.

Claramente, $\omega_{
m drive}\gg\omega_0$. Esto significa la **excitación** (los baches) está **muy por encima** de la frecuencia natural de la suspensión.

Para un **oscilador forzado no amortiguado**, la **amplitud de la respuesta** X (cuando se fuerza con una "carretera sinusoidal" de amplitud $A_{\rm road}$) se puede tratar, de manera simplificada, como si estuviera dado por la **relación de resonancia** (aunque aquí $\omega\gg\omega_0$, es un régimen "fuera de resonancia"):

$$X = \underbrace{\frac{\omega^2}{|\omega_0^2 - \omega^2|}}_{ ext{factor de "amplificación"}} A_{ ext{road}} \quad ig(ext{o, con cuidado}, \; X = rac{\omega^2}{\sqrt{(\omega_0^2 - \omega^2)^2}} \, A_{ ext{road}} = rac{\omega^2}{|\omega_0^2 - \omega^2|} A_{ ext{road}} ig).$$

Para un sistema masa-resorte no amortiguado, la ecuación usual de forzamiento sería

$$m \ddot{y} + k y = k A_{\text{road}} \sin(\omega t)$$

(si la carretera impone un desplazamiento sinusoidal de amplitud $A_{
m road}$). Comparando, la amplitud de la respuesta en régimen estacionario es

$$X(\omega) \ = \ rac{k\,A_{
m road}}{|\,k-m\,\omega^2\,|} = rac{\omega_0^2\,A_{
m road}}{|\omega_0^2-\omega^2|}.$$

5.1. En el límite $\omega\gg\omega_0$

Si $\omega\gg\omega_0$, entonces $\omega^2\gg\omega_0^2$. Por tanto,

$$|\omega_0^2 - \omega^2| \; pprox \; \omega^2 \quad ({
m si} \; \omega \gg \omega_0).$$

Así, el factor de "amplificación" se reduce a

$$\frac{\omega_0^2}{\omega^2} \ll 1.$$

Entonces la amplitud de la respuesta vertical del automóvil es

$$X~pprox~rac{\omega_0^2}{\omega^2}~A_{
m road} = \left(rac{\omega_0}{\omega}
ight)^2~A_{
m road}.$$

Con $\omega_0 \approx 9.9\,\mathrm{rad/s}$ y $\omega_{\mathrm{drive}} \approx 174.5\,\mathrm{rad/s}$:

$$\frac{\omega_0}{\omega}~pprox~\frac{9.9}{174.5}~pprox~0.0567.$$

Por tanto,

$$X \approx (0.0567)^2 \times 0.05 \,\mathrm{m} = 0.00322 \,\mathrm{m} \approx 3.2 \,\mathrm{mm}.$$

Ese es el **orden de magnitud** de la oscilación vertical del automóvil cuando pasa por baches con amplitud de $5\,\mathrm{cm}$ a mucha mayor frecuencia que la natural. (Es un "filtro paso-bajo": a frecuencias muy altas, la masa apenas se mueve).

6. Paso 5 (opcional): Ajuste por las dos ejes (delantero y trasero)

El problema menciona la distancia entre ejes $d=2.4\,\mathrm{m}$. En principio, el eje trasero encuentra el mismo "perfil sinusoidal" pero **desfasado** en el espacio. Sin embargo, si uno asume que toda la masa está "conectada" en un mismo grado de libertad vertical y la frecuencia de paso de baches es la misma para las dos ruedas, la conclusión principal no cambia: la fuerza forzante global es **muy** por encima de la frecuencia natural, y la amplitud es reducida.

Por simplicidad, pues, usamos el análisis de **un solo grado de libertad** con excitación a alta frecuencia $\omega\gg\omega_0$.

7. Conclusión

- 1. Constante del "resorte": $k=9.8\times 10^4\,\mathrm{N/m}$.
- 2. Frecuencia natural: $\omega_0 \approx 9.9\,\mathrm{rad/s}$.
- 3. Frecuencia de la excitación: $\omega_{\mathrm{drive}} \approx 174.5\,\mathrm{rad/s}.$
- 4. Como $\omega_{
 m drive}\gg\omega_0$, la amplitud de oscilación del auto se aproxima a

$$X \; pprox \; rac{\omega_0^2}{\omega^2} \; A_{
m road} \; pprox \; (0.0567)^2 imes 0.05 \, {
m m} \; pprox \; 0.0032 \, {
m m} \; = \; 3.2 \, {
m mm}.$$

La amplitud de oscilación del automóvil es de unos 3 mm (aprox.)

Este resultado ilustra que, a alta frecuencia de baches, el **auto** apenas se mueve comparado con la **amplitud** real de la carretera ($5 \, \mathrm{cm}$), lo cual concuerda con la idea de un sistema masa-resorte cuyos resortes (suspensión) "filtran" rápidamente vibraciones de frecuencias muy superiores a la propia.

\text{11. Un oscilador armónico críticamente amortiguado con una masa } m \text{ y constante } k, \text{ está} \\

 $\label{text} $$ \operatorname{sujeto} a \ una\ fuerza\ aplicada \ F_0 \cos{\infty t}. \ t = 0,\ x = x_0 \ t = y \ v = v_0, \ t = x_0 \ x = x_0 \$

A continuación se muestra cómo resolver la **ecuación de un oscilador críticamente amortiguado** (amortiguamiento crítico) **forzado** por una fuerza $F_0\cos(\omega t)$, con las condiciones iniciales:

$$x(0) = x_0, \quad \dot{x}(0) = v_0.$$

1. Planteamiento de la ecuación diferencial

En 1D, tenemos (por segunda ley de Newton):

$$m\ddot{x} + b\dot{x} + kx = F_0\cos(\omega t)$$
,

donde b es la constante de amortiguamiento viscoso.

El régimen críticamente amortiguado significa

$$b_{\text{crítico}} = 2\sqrt{m \, k}$$
.

Definamos:

donde $\omega_0=\sqrt{rac{k}{m}}$ es la frecuencia natural (sin amortiguamiento).

En el caso crítico, $\gamma = \omega_0$.

Reescribiendo la ecuación:

$$\ddot{x}+2\,\gamma\,\dot{x}+\gamma^2\,x=rac{F_0}{m}\,\cos(\omega t),$$

sabiendo que en lo **crítico** se cumple $2\,\gamma=rac{b}{m}$ y $\gamma^2=rac{k}{m}.$

2. Ecuación característica y forma general de la solución

La solución general se descompone en:

- 1. **Solución homogénea** $x_h(t)$ (correspondiente a la ecuación sin la fuerza externa).
- 2. **Solución particular** $x_p(t)$ (respuesta forzada al término $\cos(\omega t)$).

2.1. Solución homogénea: régimen críticamente amortiguado

La parte homogénea satisface

$$\ddot{x}_h + 2\,\gamma\,\dot{x}_h + \gamma^2\,x_h = 0,$$

cuyas soluciones, en el caso crítico $\gamma^2=\omega_0^2$, se conocen bien:

$$x_h(t) = \left(C_1 + C_2\,t
ight)e^{-\,\gamma\,t}.$$

(A diferencia de los casos subamortiguado o sobreamortiguado, aquí las dos raíces de la ecuación característica coinciden en $-\gamma$.)

2.2. Solución particular: fuerza forzante $\cos(\omega t)$

Buscamos una respuesta (estacionaria) de la forma:

$$x_v(t) = A \cos(\omega t) + B \sin(\omega t),$$

o más compactamente como una amplitud con fase, etc. Pero usar la forma $A\cos(\omega t) + B\sin(\omega t)$ suele ser directo.

• Al introducir x_p en

$$\ddot{x}+2\gamma\,\dot{x}+\gamma^2\,x=rac{F_0}{m}\,\cos(\omega t),$$

uno obtiene un **sistema** de ecuaciones para A y B.

Sin embargo, hay un detalle: cuando $\omega \neq \gamma$, la forma $A\cos(\omega t) + B\sin(\omega t)$ es suficiente. Pero si $\omega = \gamma$ (resonancia peculiar en el sistema crítico), entonces la forma del particular debe multiplicarse por t. Veámoslo paso a paso:

2.2.1. Asumamos primero $\omega \neq \gamma$.

Entonces, probamos:

$$x_n(t) = A\cos(\omega t) + B\sin(\omega t).$$

- $\dot{x}_p = -A\omega \sin(\omega t) + B\omega \cos(\omega t)$.
- $\ddot{x}_p = -A \omega^2 \cos(\omega t) B \omega^2 \sin(\omega t)$.

Substituyendo en la LHS de la ecuación:

$$\ddot{x}_p + 2\gamma\,\dot{x}_p + \gamma^2\,x_p = \left(-A\,\omega^2\,\cos+(-B)\,\omega^2\,\sin
ight) + 2\gammaig(-A\,\omega\,\sin+B\,\omega\,\cosig) + \gamma^2ig(A\cos+B\sinig).$$

Agrupemos los cosenos y senos:

• Coef. de $\cos(\omega t)$:

$$(-A\,\omega^2)+(2\gamma\,B\,\omega)+(\gamma^2\,A)=\left(-\,\omega^2+\gamma^2
ight)A+2\,\gamma\,\omega\,B.$$

• Coef. de $\sin(\omega t)$:

$$(-B\,\omega^2)-(2\gamma\,A\,\omega)+(\gamma^2\,B)=\left(-\,\omega^2+\gamma^2
ight)B-2\,\gamma\,\omega\,A.$$

La RHS es $\frac{F_0}{m}\cos(\omega t)$. Esto significa:

• para $\cos(\omega t)$:

$$\left(-\,\omega^2+\gamma^2
ight)A+2\,\gamma\,\omega\,B\;=\;rac{F_0}{m},$$

• para $\sin(\omega t)$:

$$\left(-\,\omega^2+\gamma^2
ight)B-2\,\gamma\,\omega\,A~=~0,$$

(pues no hay término $\sin(\omega t)$ en la fuerza externa).

De aquí se resuelven A y B.

En notación algo más compacta, definimos

$$D = \gamma^2 - \omega^2.$$

Entonces el sistema es:

$$\left\{ egin{aligned} D\,A + 2\,\gamma\,\omega\,B &= rac{F_0}{m}, \ D\,B \,-\,2\,\gamma\,\omega\,A &= 0. \end{aligned}
ight.$$

- ullet De la segunda ecuación, $D\,B=2\,\gamma\,\omega\,A\implies B=rac{2\,\gamma\,\omega}{D}\,A$.
- Reemplazando en la primera:

$$\left[D\,A + 2\,\gamma\,\omega\Big(rac{2\,\gamma\,\omega}{D}\,A\Big) = rac{F_0}{m} \;\;\Longrightarrow\;\; A\Big[D + rac{4\,\gamma^2\,\omega^2}{D}\Big] = rac{F_0}{m}.$$

Observa que

$$D + \frac{4\,\gamma^2\,\omega^2}{D} = \frac{D^2 + 4\,\gamma^2\,\omega^2}{D} = \frac{(\gamma^2 - \omega^2)^2 + (2\,\gamma\,\omega)^2}{D} = \frac{\gamma^4 - 2\gamma^2\omega^2 + \omega^4 + 4\gamma^2\omega^2}{D} = \frac{\gamma^4 + 2\gamma^2\omega^2 + \omega^4}{D} = \frac{(\gamma^2 + \omega^2)^2}{D}.$$

Pero $\gamma^2=\omega_0^2$ en el caso crítico. Sin alargar demasiado, podemos mantenerlo en la forma $D=\gamma^2-\omega^2$.

Entonces:

$$A = rac{F_0/m}{(\gamma^2 + \omega^2)^2/D} = rac{F_0/m}{rac{(\gamma^2 + \omega^2)^2}{D}} = rac{F_0/m}{(\gamma^2 + \omega^2)^2} \, D = rac{F_0/m}{(\gamma^2 + \omega^2)^2} (\gamma^2 - \omega^2).$$

Υ

$$B=rac{2\,\gamma\,\omega}{D}\,A=rac{2\,\gamma\,\omega}{\gamma^2-\omega^2} imesrac{F_0/m}{(\gamma^2+\omega^2)^2}(\gamma^2-\omega^2)=rac{2\,\gamma\,\omega}{(\gamma^2+\omega^2)^2}rac{F_0}{m}.$$

De ese modo, si $\omega
eq \gamma$, el particular es

$$x_n(t) = A \cos(\omega t) + B \sin(\omega t)$$

con los $A,\,B$ recién hallados.

Nota: En la práctica, suele usarse directamente la fórmula de la respuesta particular para el oscilador subcrítico o crítico como

$$x_p(t) = rac{F_0/m}{\sqrt{(\gamma^2 - \omega^2)^2 + (2\gamma\omega)^2}} \, \cos(\omega t - arphi)$$
 ,

pero el procedimiento expuesto es el mismo.

2.2.2. Caso especial: $\omega=\gamma$

Si $\omega=\gamma$, la forma $A\cos(\omega t)+B\sin(\omega t)$ no sirve (porque D=0 haría que el sistema anterior no tenga solución en la forma usual). Se necesita probar una forma:

$$x_p(t) = t (C \cos(\gamma t) + D \sin(\gamma t)),$$

y resolver. Esto análogo a la situación de "resonancia" en un sistema subamortiguado, salvo que aquí es crítico. No entraremos en ese detalle a fondo, a menos que $\omega=\gamma$ sea explícitamente el caso.

3. Solución general y aplicación de condiciones iniciales

Por tanto, la **solución total** es

$$x(t) = x_h(t) + x_p(t) = ig(C_1 + C_2 \, tig) \, e^{-\gamma t} \, + \, x_p(t).$$

Recordemos que, en el caso crítico, $\gamma = \sqrt{rac{k}{m}}.$

3.1. Aplicamos $x(0)=x_0$

$$x(0) = ig(C_1 + C_2 \cdot 0ig)\,e^0 + x_n(0) = C_1 + x_n(0) = x_0.$$

Entonces

$$C_1 = x_0 - x_n(0)$$
.

Ahora, $x_p(0)$ = valor de la solución particular en t=0. Por ejemplo, si $\omega
eq \gamma$,

$$x_p(0) = A\cos(0) + B\sin(0) = A.$$

(En la forma descrita arriba.)

3.2. Aplicamos $\dot{x}(0)=v_0$

$$\dot{x}(t) = rac{d}{dt} \Big[\left(C_1 + C_2 \, t
ight) e^{-\gamma t} \Big] + \dot{x}_p(t).$$

Para el primer término, aplicamos la regla del producto:

$$rac{d}{dt}ig(\left(C_1+C_2t
ight)e^{-\gamma t}ig) = \underbrace{C_2\,e^{-\gamma t}}_{ ext{deriv. del 1er factor}} + \left(C_1+C_2t
ight)ig(-\gamma\,e^{-\gamma t}ig) = e^{-\gamma t}\Big(C_2-\gamma\,C_1-\gamma\,C_2\,t\Big).$$

Evaluado en t=0:

$$\left.rac{d}{dt}ig(\left(C_1+C_2t
ight)e^{-\gamma t}ig)
ight|_{t=0}=ig(C_2-\gamma\,C_1ig).$$

Entonces

$$\dot{x}(0) = (C_2 - \gamma C_1) + \dot{x}_n(0) = v_0.$$

Por tanto

$$C_2 - \gamma C_1 = v_0 - \dot{x}_n(0).$$

3.3. Resolver C_1, C_2

Sabemos:

1.
$$C_1 + x_p(0) = x_0$$
.

2.
$$C_2 - \gamma C_1 = v_0 - \dot{x}_p(0)$$
.

Sustituimos $C_1=x_0-x_p(0)$ en la segunda:

$$C_2 - \gamma ig[x_0 - x_p(0) ig] = v_0 - \dot{x}_p(0) \quad \Longrightarrow \quad C_2 = v_0 - \dot{x}_p(0) + \gamma ig[x_0 - x_p(0) ig].$$

4. Resultado Final

La solución completa es:

$$x(t) = \left(C_1 + C_2 \, t
ight) e^{-\gamma t} \; + \; x_p(t),$$

donde:

- 1. $x_p(t)$ es la **solución particular** (en la forma adecuada según $\omega
 eq \gamma$ o $\omega = \gamma$).
- 2. C_1, C_2 se hallan de las condiciones iniciales:

$$C_1 = x_0 - x_p(0), \qquad C_2 = v_0 - \dot{x}_p(0) + \gamma ig[x_0 - x_p(0) ig].$$

(o la versión adaptada si $\omega=\gamma$).

4.1. Explicitando $x_{v}(0)$ y $\dot{x}_{v}(0)$

• Para $\omega \neq \gamma$,

$$x_p(t) = A\cos(\omega t) + B\sin(\omega t), \quad x_p(0) = A, \quad \dot{x}_p(0) = -A\,\omega\cdot 0 + B\,\omega\cdot 1 = B\,\omega$$

(dependiendo de la signatura, ojo con la derivada). Precisamente,

$$\dot{x}_n(t) = -A\omega \sin(\omega t) + B\omega \cos(\omega t), \quad \dot{x}_n(0) = B\omega.$$

Se insertan esos en la expresiones de C_1, C_2 .

ullet Para $\omega=\gamma$, habría que usar la otra forma y extraer $x_p(0)$, $\dot{x}_p(0)$.

Así, el **procedimiento** es general:

- 1. Hallar $x_p(t)$ para la excitación $\cos(\omega t)$.
- 2. Sumar la parte homogénea $(C_1+C_2t)e^{-\gamma t}$.
- 3. Determinar C_1, C_2 de las condiciones iniciales.

Ese es x(t) para un oscilador **críticamente amortiguado** con fuerza $F_0\cos(\omega t)$.

5. Conclusión

Por lo tanto, la respuesta se presenta de forma genérica como:

$$x(t) = \underbrace{\left(C_1 + C_2 \, t \right) e^{-\gamma t}}_{ ext{transitorio (crítico)}} + \underbrace{x_p(t)}_{ ext{particular forzada}},$$

$$\gamma = \sqrt{rac{k}{m}} \quad ext{(r\'egimen cr\'itico: } b = 2\sqrt{mk}),$$

y $x_p(t)$ es la parte estacionaria debida a $\cos(\omega t)$. Los coeficientes $C_1,\,C_2$ se ajustan a $\{x(0)=x_0,\,\dot{x}(0)=v_0\}$.

En la mayoría de las referencias, uno termina con una expresión explícita (aunque algo larga) para x(t). Pero conceptualmente, **ésta** es la forma final. Si se requiere el caso $\omega \neq \gamma$, uno pone la forma $x_p(t) = A\cos(\omega t) + B\sin(\omega t)$ y resuelve A,B,C_1,C_2 . Si $\omega=\gamma$, se emplea $x_p(t)=t(C\cos(\gamma t)+D\sin(\gamma t))$, etc.

De este modo se obtiene el **desplazamiento completo** en cualquier instante t.

2/2

\text{12. Considere un oscilador armónico amortiguado (sub - amortiguado) forzado en una di-} \\

\text{mensión, cuya ecuación de movimiento es} \\

Solución paso a paso

Tenemos el **oscilador armónico amortiguado** (en régimen sub–amortiguado) y **forzado** en una dimensión, descrito por la ecuación

$$m \ddot{x}(t) = -m \omega_0^2 x(t) - \gamma \dot{x}(t) + B \cos(\omega t),$$

y se imponen las condiciones iniciales

$$x(0) = 0, \quad \dot{x}(0) = 0.$$

Se pide encontrar la solución x(t).

1. Reescritura estándar de la ecuación

Dividamos todo entre m:

$$\ddot{x}(t) \ + \ \underbrace{rac{\gamma}{m}}_{\Omega} \dot{x}(t) \ + \ \omega_0^2 \, x(t) \ = \ rac{B}{m} \, \cosigl(\omega \, tigr).$$

Definimos

$$\alpha = \frac{\gamma}{m}$$

de modo que la ecuación queda

$$\left[\ddot{x} \, + \, lpha \, \dot{x} \, + \, \omega_0^2 \, x \, = \, rac{B}{m} \, \cos(\omega \, t).
ight]$$

Se dice que el sistema está **sub-amortiguado** si $lpha < 2\,\omega_0$. (Equivalente a $\gamma < 2\,m\,\omega_0$.)

2. Estructura de la solución: homogénea + particular

La solución general se compone de:

- 1. Solución homogénea $x_h(t)$: resuelve $\ddot{x} + lpha\,\dot{x} + \omega_0^2\,x = 0.$
- 2. Solución particular $x_p(t)$: una solución específica a la parte forzada $rac{B}{m}\cos(\omega t)$.

Por tanto,

$$oxed{x(t) \ = \ x_h(t) \ + \ x_p(t).}$$

Aplicaremos las condiciones iniciales $\{x(0)=0,\ \dot{x}(0)=0\}$ para determinar las constantes.

2.1. Solución homogénea (sub-amortiguado)

La ecuación homogénea:

$$\ddot{x} + \alpha \, \dot{x} + \omega_0^2 \, x = 0$$

tiene solución de tipo oscilatorio amortiguado cuando $lpha < 2\,\omega_0$. Definimos la frecuencia amortiguada:

$$\omega_d \; = \; \sqrt{\,\omega_0^2 \; - \; \left(rac{lpha}{2}
ight)^2} \;\;\; ext{(es real y positiva en el sub-amortiguado)}.$$

Entonces,

$$oxed{x_h(t) \ = \ e^{-rac{lpha}{2}\,t} \Big[C\,\cosig(\omega_d\,tig) \ + \ D\,\sinig(\omega_d\,tig)\Big].}$$

Las constantes C y D se fijarán con las condiciones iniciales.

2.2. Solución particular (respuesta forzada)

Buscamos una solución estacionaria (sin exponentes transitorios) para

$$\ddot{x}_p \; + \; lpha \, \dot{x}_p \; + \; \omega_0^2 \, x_p \; = \; rac{B}{m} \, \cos(\omega \, t).$$

La forma más compacta (y habitual) para tal respuesta es

$$x_n(t) = X(\omega) \cos(\omega t - \varphi),$$

donde $X(\omega)$ es la amplitud de la oscilación forzada y $\varphi(\omega)$ el desfase respecto a $\cos(\omega t)$. Se sabe (de la teoría estándar de osciladores forzados amortiguados) que:

• La amplitud estacionaria es

$$X(\omega) \ = \ rac{rac{B}{m}}{\sqrt{\left(\omega_{0}^{2}-\omega^{2}
ight)^{2} \ + \ \left(lpha\,\omega
ight)^{2}}}.$$

ullet El desfase arphi verifica

$$anarphi \ = \ rac{lpha\,\omega}{\omega_0^2 - \omega^2}.$$

Por tanto,

$$x_p(t) = rac{rac{B}{m}}{\sqrt{ig(\omega_0^2 - \omega^2ig)^2 + (lpha\,\omega)^2}} \; \cosig(\omega\,t \; - \; arphiig),$$

con $\varphi(\omega)$ dada como arriba.

(También se puede escribir $x_p(t)$ en la forma $A\cos(\omega t) + B\sin(\omega t)$ y encontrar A,B, es equivalente.)

3. Solución general: suma y aplicación de condiciones iniciales

Juntando ambas partes,

$$x(t) = \underbrace{e^{-rac{lpha}{2}\,t} \Big[C\,\cos(\omega_d\,t) + D\,\sin(\omega_d\,t) \Big]}_{x_h(t)} \,+\,\, \underbrace{rac{rac{B}{m}}{\sqrt{ig(\omega_0^2 - \omega^2ig)^2 + ig(lpha\,\omegaig)^2}}}_{x_c(t)}\,\cosig(\omega\,t - arphiig).$$

Queda por determinar C y D de modo que

$$x(0) = 0, \quad \dot{x}(0) = 0.$$

3.1. Primera condición: x(0)=0

En
$$t=0$$
, $e^0=1$, $\cos(0)=1$, $\sin(0)=0$. Además, $\cos(\omega\,0-\varphi)=\cos(-\varphi)=\cos(\varphi)$. Por tanto, $x(0)=\left[C\cdot 1+D\cdot 0\right]+X(\omega)\,\cos(\varphi)=C+X(\omega)\,\cos(\varphi)=0 \implies C=-X(\omega)\,\cos(\varphi).$

donde (\displaystyle X(\omega)

 $\label{limits} $$ \frac{B}{m}}{\operatorname{bigl(\omega_{0}^{2}-\omega_{2}\times p^{2}+ ig(\alpha_{0}^{2}+ ig(\alpha_{0}^{2}+ ig(\alpha_{0}^{2})))}}{2}}.)$

3.2. Segunda condición: $\dot{x}(0)=0$

Derivemos x(t). Más fácil es separar:

1. $\dot{x}_h(t)$: usar la regla del producto en $e^{-rac{lpha}{2}t}igl[\dotsigr]$. Evaluado en t=0, uno obtiene

$$\dot{x}_h(0) = \left[-rac{lpha}{2} \left(C \, \cos(\omega_d t) + D \, \sin(\omega_d t)
ight) + \left(- \, C \, \omega_d \, \sin(\omega_d t) + D \, \omega_d \, \cos(\omega_d t)
ight)
ight]_{t=0}.$$

Es decir:

$$\dot{x}_h(0) = \left[-rac{lpha}{2}C + D\,\omega_d
ight].$$

(Ya que $\sin(0) = 0$, $\cos(0) = 1$.)

2. $\dot x_p(t)$: si $x_p(t)=X(\omega)\cos(\omega t-arphi)$, entonces $\dot x_p(t)=-X(\omega)\,\omega\,\sin(\omega t-arphi)$. Evaluado en t=0:

$$\dot{x}_p(0) = -\,X(\omega)\,\omega\,\sinig(-\,arphiig) = +\,X(\omega)\,\omega\,\sin(arphi).$$

Por tanto, la condición $\dot{x}(0)=0$ se traduce en:

$$\dot{x}_h(0) + \dot{x}_p(0) = 0 \quad \Longrightarrow \quad \left[-rac{lpha}{2} C + D \, \omega_d
ight] \, + \, X(\omega) \, \omega \, \sin(arphi) = 0.$$

Ya hallamos $C=-X(\omega)\cos(arphi)$. Sustituyendo:

$$-rac{lpha}{2}igl[-X(\omega)\,\cos(arphi)igr] \ + \ D\,\omega_d \ + \ X(\omega)\,\omega\,\sin(arphi) \ = \ 0.$$

O sea,

$$rac{lpha}{2}\,X(\omega)\,\cos(arphi)\ +\ D\,\omega_d\ +\ X(\omega)\,\omega\,\sin(arphi)\ =\ 0.$$

Despejamos D:

$$D\,\omega_d \ = \ -X(\omega)\left[\omega\,\sin(arphi) \ + \ rac{lpha}{2}\,\cos(arphi)
ight] \quad \Longrightarrow \quad D \ = \ -rac{X(\omega)}{\omega_d}ig[\omega\,\sin(arphi) \ + \ rac{lpha}{2}\,\cos(arphi)ig].$$

De este modo, $\{C, D\}$ quedan fijados completamente.

4. Resultado final

La **solución completa** con x(0)=0 y $\dot{x}(0)=0$ es

$$oxed{x(t) \ = \ e^{-rac{lpha}{2}t} \Big[-X(\omega)\,\cos(arphi)\,\cos(\omega_d\,t) \ + \ D\,\sin(\omega_d\,t) \Big] \ + \ X(\omega)\,\cosig(\omega t - arphiig)},}$$

donde:

1.
$$\omega_d = \sqrt{\omega_0^2 - \left(rac{lpha}{2}
ight)^2}, \quad ext{("sub-amortiguado")}.$$

2.
$$X(\omega) = \frac{rac{B}{m}}{\sqrt{\left(\omega_0^2 - \omega^2
ight)^2 + \left(lpha\,\omega
ight)^2}}.$$

3.
$$\tan(\varphi) = \frac{\alpha \omega}{\omega_0^2 - \omega^2}$$
.

$$ext{4.} \ \ C = -\, X(\omega) \, \cos(arphi), \quad D = -\, rac{X(\omega)}{\omega_d} \Big[\omega \, \sin(arphi) \, + \, rac{lpha}{2} \, \cos(arphi) \Big].$$

En forma más "compacta", se podría dejar indicado simplemente que:

$$oxed{x(t) \ = \ e^{-rac{lpha}{2}t} \Big[C \, \cos(\omega_d t) \ + \ D \, \sin(\omega_d t) \Big] \ + \ x_p(t),}$$

con

$$x_v(t) = X(\omega) \cos(\omega t - \varphi),$$

y se hallan $\{C,D\}$ imponiendo x(0)=0, $\dot{x}(0)=0$.

Ese es el desplazamiento x(t) del oscilador sub–amortiguado forzado, que parte del reposo en x=0. La parte $e^{-\frac{\alpha}{2}t}[\cdots]$ describe el **transitorio** (que decae con el tiempo) y $x_p(t)$ la **respuesta estacionaria** (a la frecuencia ω de la fuerza externa).