

UNIVERSIDAD TECNOLÓGICA NACIONAL
FACULTAD REGIONAL SANTA FE

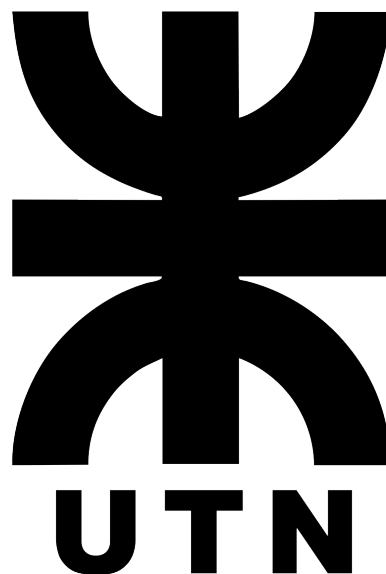
INGENIERÍA EN SISTEMAS DE INFORMACIÓN

Matemática Superior
Trabajo Práctico 1

Alumnos:

MAZZI, Maria Clara mazzimclara@gmail.com

STORANI, Miguel Ignacio miguelignaciostorani@gmail.com



26 de mayo de 2019

Índice

1. Expresar la nueva transformada en función de transformadas conocidas	1
2. Condiciones necesarias y suficientes para garantizar la existencia de la transformada	2
3. Antitransformada	2
4. Propiedades de la nueva transformada	4
4.1. Linealidad	4
4.2. Desplazamiento temporal	5
4.3. Convolución	5
4.4. Derivada temporal	6
5. Tabla de transformada de funciones elementales	6
6. Solución de ecuaciones diferenciales	6
6.1. Condiciones iniciales nulas	7
6.1.1. Solución a los sistemas para $f(x) = \text{sen}(x)$	8
6.1.2. Solución a los sistemas para $f(x) = \text{cos}(x)$	8
6.1.3. Solución a los sistemas para $f(x) = \text{sen}(x + 3)$	9
6.2. Condiciones iniciales no nulas	10
7. Sistema amortiguador	12

1. Expresar la nueva transformada en función de transformadas conocidas

$$\bar{T}_{ms}(f(t)) = \frac{1}{2} \left(\int_{-\infty}^{\infty} f(t) e^{-z|t|} dt + \int_{-\infty}^{\infty} f(t) \text{sign}(t) e^{-z|t|} dt \right) \quad (1)$$

Para definir a nuestra transformada en función de transformadas conocidas operamos separadamente con cada una de las componentes que la componen.

$$\begin{aligned} \int_{-\infty}^{\infty} f(t) e^{-z|t|} dt &= \int_0^{\infty} f(t) e^{-zt} dt + \int_{-\infty}^0 f(t) e^{-z(-t)} dt \\ \int_{-\infty}^{\infty} f(t) e^{-z|t|} dt &= \mathcal{L} \{f(t)u(t)\}_{(s)} + \int_{-\infty}^0 f(t) e^{-z(-t)} dt \end{aligned} \quad (2)$$

Resolviendo separadamente el segundo término de la expresión, aplicando un cambio de variable tal que $t = -v$ tenemos que:

$$\begin{aligned} \int_{-\infty}^0 f(t) e^{-z(-t)} dt &\Rightarrow - \int_{\infty}^0 f(-v) e^{-z(v)} dv = \int_0^{\infty} f(-v) e^{-z(v)} dv \\ \int_0^{\infty} f(-v) e^{-z(v)} dv &= \mathcal{L} \{f(-v)u(v)\}_{(z)} \end{aligned}$$

Por propiedad de simetría de la transformada de Laplace, se puede expresar la siguiente igualdad:

$$\int_{-\infty}^0 f(t) e^{-z(-t)} dt = \mathcal{L} \{f(t)u(-t)\}_{(-z)} \quad (3)$$

Lo cual representa un cambio de la variable compleja, por la misma variable compleja aplicando un factor de -1 . Reemplazando 3 en 2 obtenemos que:

$$\int_{-\infty}^{\infty} f(t) e^{-z|t|} dt = \mathcal{L} \{f(t)u(t)\}_{(z)} + \mathcal{L} \{f(t)u(-t)\}_{(-z)} \quad (4)$$

Pasamos ahora a operar con la segunda componente de nuestra transformada.

$$\int_{-\infty}^{\infty} f(t) \text{sign}(t) e^{-z|t|} dt$$

Podemos definir a la función $\text{sign}(t)$ en función del escalón unitario, quedando $\text{sign}(t) = u(t) - u(-t)$, por lo tanto:

$$\int_{-\infty}^{\infty} f(t) \text{sign}(t) e^{-z|t|} dt = \int_{-\infty}^{\infty} f(t) (u(t) - u(-t)) e^{-z|t|} dt$$

$$\begin{aligned} \int_{-\infty}^{\infty} f(t)(u(t) - u(-t))e^{-z|t|}dt &= \int_{-\infty}^{\infty} f(t)u(t)e^{-z|t|}dt - \int_{-\infty}^{\infty} f(t)u(-t)e^{-z|t|}dt \\ \int_{-\infty}^{\infty} f(t)(u(t) - u(-t))e^{-z|t|}dt &= \mathcal{L}\{f(t)u(t)\}_{(s)} - \int_{-\infty}^{\infty} f(t)u(-t)e^{-z|t|}dt \end{aligned} \quad (5)$$

El segundo término se puede expresar como:

$$\int_{-\infty}^{\infty} f(t)u(-t)e^{-z|t|}dt = \int_{-\infty}^0 f(t)e^{-z(-t)}dt \Rightarrow \mathcal{L}\{f(t)u(-t)\}_{(-z)} \quad (6)$$

Expresión para la que ya hemos hallado una expresión en función de transformadas conocidas, por lo que la segunda componente de nuestra transformada quedaría de reemplazar 6 en 5:

$$\int_{-\infty}^{\infty} f(t)\text{sign}(t)e^{-z|t|}dt = \mathcal{L}\{f(t)u(t)\}_{(z)} - \mathcal{L}\{f(t)u(-t)\}_{(-z)} \quad (7)$$

Luego de haber calculado ambas componentes, reemplazamos 4 y 7 en 1 nos queda que nuestra transformada se puede expresar como:

$$\bar{T}_{ms}(f(t)) = \frac{1}{2} \left(\mathcal{L}\{f(t)u(t)\}_{(z)} + \mathcal{L}\{f(t)u(-t)\}_{(-z)} \right) = \frac{1}{2} \left(\mathcal{L}_u\{f(t) + f(-t)\} \right) \quad (8)$$

2. Condiciones necesarias y suficientes para garantizar la existencia de la transformada

Para asegurar la existencia de la transformada se debe cumplir que exista la transformada de Laplace para la función estudiada. Existe la transformada $\bar{T}_{ms}(f(t))$ siempre que $f(t)$ sea una función que cumple que:

- Es seccionalmente continua sobre el intervalo $t \leq A$ para cualquier $A > 0$, esto es, posee a lo más un número finito de discontinuidades de salto en dicho intervalo.
- Es de orden exponencial para $t \geq M$, es decir:

$$|f(t)| \leq Ke^{at} \text{ para } t \geq M \text{ donde } K, a \text{ y } M \text{ son constantes}$$

3. Antitransformada

Para reconstruir la función original a partir de la transformada, tomamos las componentes en x e y de la transformada por separado, siendo:

$$\bar{T}_{ms}(f(t)) = \begin{pmatrix} T_x \\ T_y \end{pmatrix}$$

$$\overline{T}_{ms}(f_{(t)}) = \begin{pmatrix} T_x \\ T_y \end{pmatrix} = \frac{1}{2} \begin{pmatrix} \mathcal{L}_u \{f(t) + f(-t)\} \\ \mathcal{L}_u \{f(t) - f(-t)\} \end{pmatrix}$$

Para reconstruir $f_{(t)}$ se debe resolver el sistema de ecuaciones:

$$\begin{cases} T_x = \frac{1}{2} \mathcal{L}_u \{f(t) + f(-t)\} \\ T_y = \frac{1}{2} \mathcal{L}_u \{f(t) - f(-t)\} \end{cases}$$

$$\begin{cases} \mathcal{L}_u^{-1} \{2T_x\} = (f(t) + f(-t))u(t) \\ \mathcal{L}_u^{-1} \{2T_y\} = (f(t) - f(-t))u(t) \end{cases}$$

$$\begin{cases} 2\mathcal{L}^{-1} \{T_x\}_{(t)} u(t) = f(t)u(t) + f(-t)u(t) \\ 2\mathcal{L}^{-1} \{T_y\}_{(t)} u(t) = f(t)u(t) - f(-t)u(t) \end{cases}$$

En este paso debemos tomar dos caminos, uno para recomponer la función en el intervalo donde $t \geq 0$, y otro para cuando $t < 0$. Empezamos reconstruyendo el camino donde $t \geq 0$:

Despejando $f_{(-t)}$ de ambas ecuaciones, para después igualarlas tenemos que:

$$\begin{cases} f(-t)u(t) = 2\mathcal{L}^{-1} \{T_x\}_{(t)} u(t) - f(t)u(t) \\ f(-t)u(t) = - \left[2\mathcal{L}^{-1} \{T_y\}_{(t)} u(t) - f(t)u(t) \right] \end{cases}$$

Iguando las ecuaciones nos queda:

$$- \left[2\mathcal{L}^{-1} \{T_y\}_{(t)} u(t) - f(t)u(t) \right] = 2\mathcal{L}^{-1} \{T_x\}_{(t)} u(t) - f(t)u(t)$$

$$-2\mathcal{L}^{-1} \{T_y\}_{(t)} u(t) + f(t)u(t) = 2\mathcal{L}^{-1} \{T_x\}_{(t)} u(t) - f(t)u(t)$$

$$2f(t)u(t) = 2\mathcal{L}^{-1} \{T_x\}_{(t)} u(t) + 2\mathcal{L}^{-1} \{T_y\}_{(t)} u(t)$$

$$f(t)u(t) = \left[\mathcal{L}^{-1} \{T_x\}_{(t)} + \mathcal{L}^{-1} \{T_y\}_{(t)} \right] u(t) \quad (9)$$

Similarmete acomo resolvimos la parte donde $t \geq 0$, resolvemos ahora para cuando $t < 0$:

$$\begin{cases} f(t)u(t) = 2\mathcal{L}^{-1} \{T_x\}_{(t)} u(t) - f(-t)u(t) \\ f(t)u(t) = 2\mathcal{L}^{-1} \{T_y\}_{(t)} u(t) + f(-t)u(t) \end{cases}$$

$$2\mathcal{L}^{-1} \{T_y\}_{(t)} u(t) + f(-t)u(t) = 2\mathcal{L}^{-1} \{T_x\}_{(t)} u(t) - f(-t)u(t)$$

$$2f(-t)u(t) = 2\mathcal{L}^{-1} \{T_x\}_{(t)} u(t) + 2\mathcal{L}^{-1} \{T_y\}_{(t)} u(t)$$

$$f(-t)u(t) = \left[\mathcal{L}^{-1} \{T_x\}_{(t)} + \mathcal{L}^{-1} \{T_y\}_{(t)} \right] u(t)$$

Hacemos un cambio de variable para poder expresar a la función como $f(t)$, lo cual nos quedaría como:

$$f(t)u(-t) = \left[\mathcal{L}^{-1} \{T_x\}_{(-t)} - \mathcal{L}^{-1} \{T_y\}_{(-t)} \right] u(-t) \quad (10)$$

Tomando ahora las expresiones 9 y 10, juntas nos definen la función original de la siguiente manera:

$$f(t) = \left[\mathcal{L}^{-1} \{T_x\}_{(t)} + \mathcal{L}^{-1} \{T_y\}_{(t)} \right] u(t) + \left[\mathcal{L}^{-1} \{T_x\}_{(-t)} - \mathcal{L}^{-1} \{T_y\}_{(-t)} \right] u(-t) \quad (11)$$

4. Propiedades de la nueva transformada

Se demuestran algunas propiedades de la nueva transformada, tomando como base las propiedades de la transformada de Laplace:

4.1. Linealidad

$$\bar{T}_{ms}(af(t) + bg(t)) = a\bar{T}_{ms}(f(t)) + b\bar{T}_{ms}(g(t)) \quad (12)$$

Demostración:

$$\bar{T}_{ms}(af(t) + bg(t)) = \frac{1}{2} \left(\mathcal{L} \{[af(t) + bg(t)]u(t)\}_{(s)} + \mathcal{L} \{[af(t) + bg(t)]u(-t)\}_{(-s)} \right. \\ \left. \mathcal{L} \{[af(t) + bg(t)]u(t)\}_{(s)} - \mathcal{L} \{[af(t) + bg(t)]u(-t)\}_{(-s)} \right)$$

$$\bar{T}_{ms}(af(t) + bg(t)) = \frac{1}{2} \left(\mathcal{L} \{[af(t)u(t)] + [bg(t)u(t)]\}_{(s)} + \mathcal{L} \{[af(t)u(-t)] + [bg(t)u(-t)]\}_{(-s)} \right. \\ \left. \mathcal{L} \{[af(t)u(t)] + [bg(t)u(t)]\}_{(s)} - \mathcal{L} \{[af(t)u(-t)] + [bg(t)u(-t)]\}_{(-s)} \right)$$

$$\bar{T}_{ms}(af(t) + bg(t)) = \frac{1}{2} \left(\mathcal{L} \{[af(t)u(t)]\} + \mathcal{L} \{[bg(t)u(t)]\}_{(s)} + \mathcal{L} \{[af(t)u(-t)]\} + \mathcal{L} \{[bg(t)u(-t)]\}_{(-s)} \right. \\ \left. \mathcal{L} \{[af(t)u(t)]\} + \mathcal{L} \{[bg(t)u(t)]\}_{(s)} - \mathcal{L} \{[af(t)u(-t)]\} - \mathcal{L} \{[bg(t)u(-t)]\}_{(-s)} \right)$$

$$\bar{T}_{ms}(af(t) + bg(t)) = \frac{1}{2} \left(a\mathcal{L} \{[f(t)u(t)]\} + a\mathcal{L} \{[f(t)u(-t)]\} + b\mathcal{L} \{[g(t)u(t)]\}_{(s)} + b\mathcal{L} \{[g(t)u(-t)]\}_{(-s)} \right. \\ \left. a\mathcal{L} \{[f(t)u(t)]\} - a\mathcal{L} \{[af(t)u(-t)]\} + b\mathcal{L} \{[g(t)u(t)]\}_{(s)} - b\mathcal{L} \{[g(t)u(-t)]\}_{(-s)} \right)$$

$$\bar{T}_{ms}(af(t) + bg(t)) = a\frac{1}{2} \left(\mathcal{L} \{[f(t)u(t)]\} + \mathcal{L} \{[f(t)u(-t)]\} \right) + b\frac{1}{2} \left(\mathcal{L} \{[g(t)u(t)]\}_{(s)} + \mathcal{L} \{[g(t)u(-t)]\}_{(-s)} \right. \\ \left. \mathcal{L} \{[f(t)u(t)]\} - \mathcal{L} \{[af(t)u(-t)]\} \right)$$

$$\therefore \bar{T}_{ms}(af(t) + bg(t)) = a\bar{T}_{ms}(f(t)) + b\bar{T}_{ms}(g(t))$$

4.2. Desplazamiento temporal

$$\overline{T}_{ms}(f_{(t-a)}) = \overline{T}_{ms}(f_{(t)})e^{-at} \quad (13)$$

Demostración:

$$\begin{aligned} \overline{T}_{ms}(f_{(t-a)}) &= \frac{1}{2} \left(\mathcal{L} \{f(t-a)u(t-a)\}_{(s)} + \mathcal{L} \{f(t-a)u(-(t-a))\}_{(-s)} \right) \\ &= \frac{1}{2} \left(\mathcal{L} \{f(t)u(t)\}_{(s)} e^{-at} + \mathcal{L} \{f(t)u(-t)\}_{(-s)} e^{-at} \right) \\ &= \frac{1}{2} \left(\left[\mathcal{L} \{f(t)u(t)\}_{(s)} + \mathcal{L} \{f(t)u(-t)\}_{(-s)} \right] e^{-at} \right) \\ &= \frac{1}{2} \left(\left[\mathcal{L} \{f(t)u(t)\}_{(s)} - \mathcal{L} \{f(t)u(-t)\}_{(-s)} \right] e^{-at} \right) \\ &= \frac{1}{2} \left(\mathcal{L} \{f(t)u(t)\}_{(s)} + \mathcal{L} \{f(t)u(-t)\}_{(-s)} \right) e^{-at} \\ &\therefore \overline{T}_{ms}(f_{(t-a)}) = \overline{T}_{ms}(f_{(t)})e^{-at} \end{aligned}$$

4.3. Convolución

Esta propiedad sólo se mantiene para funciones f y g tal que $f(t) = 0 \forall t < 0$ y $g(t) = 0 \forall t < 0$. Debido a estas restricciones podemos expresar nuestra transformada en función de la transformada unilateral de Laplace.

$$\overline{T}_{ms}(f_{(t)} * g_{(t)}) = \frac{1}{2} \left(\mathcal{L}_u \{ (f_{(t)} * g_{(t)}) + (f_{(-t)} * g_{(-t)}) \} \right)$$

Sea $f(t)$ par, dado que $f(t) = f(-t)$, se puede escribir la transformada de la siguiente manera:

$$\overline{T}_{ms}(f_{(t)} * g_{(t)}) = \frac{1}{2} \left(\mathcal{L}_u \{ (f_{(t)} * g_{(t)}) + (f_{(t)} * g_{(-t)}) \} \right)$$

Por propiedad de la convolución se sabe que $f * (g + h) = (f * g) + (f * h)$, por lo que se puede reducir la expresión de la transformada aplicando esta propiedad.

$$\begin{aligned} \overline{T}_{ms}(f_{(t)} * g_{(t)}) &= \frac{1}{2} \left(\mathcal{L}_u \{ (f_{(t)} * (g_{(t)} + g_{(-t)})) \} \right) \\ &= \frac{1}{2} \left(\mathcal{L}_u \{ (f_{(t)} * g_{(t)}) + (f_{(t)} * g_{(-t)}) \} \right) \\ &= \frac{1}{2} \left(\mathcal{L}_u \{ (f_{(t)}) \} \mathcal{L}_u \{ g_{(t)} + g_{(-t)} \} \right) \\ &= \frac{1}{2} \left(\mathcal{L}_u \{ (f_{(t)}) \} \mathcal{L}_u \{ g_{(t)} - g_{(-t)} \} \right) \\ &= \frac{1}{2} \left(\mathcal{L}_u \{ g_{(t)} + g_{(-t)} \} \right) \mathcal{L}_u \{ (f_{(t)}) \} = \overline{T}_{ms}(g_{(t)}) \mathcal{L}_u \{ (f_{(t)}) \} \\ &\therefore \overline{T}_{ms}(f_{(t)} * g_{(t)}) = \overline{T}_{ms}(g_{(t)}) \mathcal{L}_u \{ (f_{(t)}) \} \end{aligned}$$

4.4. Derivada temporal

$$\bar{T}_{ms} \left(\frac{d^n f(t)}{dt^n} \right) = s^n \bar{T}_{ms}(f(t)) - \sum_{k=0}^{n-1} s^k \begin{pmatrix} (f(t) + f(-t))_{(0-)}^{(n-k-1)} \\ (f(t) - f(-t))_{(0-)}^{(n-k-1)} \end{pmatrix} \quad (14)$$

En el caso que la función cumpla que $f(t) = 0 \forall t < 0$, la expresión quedaría:

$$\bar{T}_{ms} \left(\frac{d^n f(t)}{dt^n} \right) = \frac{1}{2} s^n \mathcal{L}_u \{f(t)\} - \sum_{k=0}^{n-1} s^k f_{(0-)}^{(n-k-1)} \begin{pmatrix} 1 \\ 1 \end{pmatrix}$$

Demostración:

$$\begin{aligned} \bar{T}_{ms} \left(\frac{d^n f(t)}{dt^n} \right) &= \frac{1}{2} \begin{pmatrix} \mathcal{L}_u \left\{ \frac{d^n f(t)}{dt^n} + \frac{d^n f(-t)}{dt^n} \right\} \\ \mathcal{L}_u \left\{ \frac{d^n f(t)}{dt^n} - \frac{d^n f(-t)}{dt^n} \right\} \end{pmatrix} \\ \bar{T}_{ms} \left(\frac{d^n f(t)}{dt^n} \right) &= \frac{1}{2} \begin{pmatrix} \mathcal{L}_u \left\{ \frac{d^n (f(t) + f(-t))}{dt^n} \right\} \\ \mathcal{L}_u \left\{ \frac{d^n (f(t) - f(-t))}{dt^n} \right\} \end{pmatrix} \\ \bar{T}_{ms} \left(\frac{d^n f(t)}{dt^n} \right) &= \frac{1}{2} \begin{pmatrix} s^n \mathcal{L}_u \{f(t) + f(-t)\} - \sum_{k=0}^{n-1} s^k (f(t) + f(-t))_{(0-)}^{(n-k-1)} \\ s^n \mathcal{L}_u \{f(t) - f(-t)\} - \sum_{k=0}^{n-1} s^k (f(t) - f(-t))_{(0-)}^{(n-k-1)} \end{pmatrix} \\ \bar{T}_{ms} \left(\frac{d^n f(t)}{dt^n} \right) &= s^n \frac{1}{2} \begin{pmatrix} \mathcal{L}_u \{f(t) + f(-t)\} \\ \mathcal{L}_u \{f(t) - f(-t)\} \end{pmatrix} - \sum_{k=0}^{n-1} s^k \begin{pmatrix} (f(t) + f(-t))_{(0-)}^{(n-k-1)} \\ (f(t) - f(-t))_{(0-)}^{(n-k-1)} \end{pmatrix} \\ \bar{T}_{ms} \left(\frac{d^n f(t)}{dt^n} \right) &= s^n \bar{T}_{ms}(f(t)) - \sum_{k=0}^{n-1} s^k \begin{pmatrix} (f(t) + f(-t))_{(0-)}^{(n-k-1)} \\ (f(t) - f(-t))_{(0-)}^{(n-k-1)} \end{pmatrix} \end{aligned}$$

5. Tabla de transformada de funciones elementales

6. Solución de ecuaciones diferenciales

- Los sistemas presentados son lineales e invariantes en el tiempo (LTI).
- Los sistemas representados pueden ser siempre resueltos utilizando la transformada de Laplace. En el caso de utilizar la transformada de Fourier no siempre podrán ser resueltos, ya que si la función ingresada no tiene transformada el sistema no puede ser resuelto.

- (c) La transformada definida en este trabajo presenta ciertas ventajas, como el hecho de visualizar rápidamente si la función original es par o impar. Para saber si una función es par, sólo se necesita saber si la componente y de la transformada es nula en el caso de ser impar, la componente x será nula. Otra ventaja que presenta esta transformada es la capacidad de ser calculada mediante la transformada de Laplace, razón por la cual comparte muchas propiedades.

Como desventaja se destaca la complejidad de manejo, ya que al ser una transformada vectorial se deben hacer más cálculos (en comparación a la transformada de Laplace).

6.1. Condiciones iniciales nulas

$$y'' - 3y' + 2y = f(x)$$

$$y'' + 3y' + 2y = f(x)$$

Utilizando la propiedad de la transformada de la derivada expresada en 14, se aplica la transformada a ambos miembros:

$$\overline{T}_{ms} \{y'' - 3y' + 2y = f(x)\} = \overline{T}_{ms} \{f(x)\}$$

$$\overline{T}_{ms} \{y''\} - 3\overline{T}_{ms} \{y'\} + 2\overline{T}_{ms} \{y\} = \overline{T}_{ms} \{f(x)\}$$

Se aplica la propiedad de la derivada, con condiciones iniciales nulas, por lo que la igualdad quedaría expresada de la siguiente manera:

$$z^2 \overline{T}_{ms} \{y\} - 3z \overline{T}_{ms} \{y\} + 2\overline{T}_{ms} \{y\} = \overline{T}_{ms} \{f(x)\}$$

Sacando factor común $\overline{T}_{ms} \{y\}$ en el primer término:

$$\overline{T}_{ms} \{y\} (z^2 - 3z + 2) = \overline{T}_{ms} \{f(x)\}$$

$$\overline{T}_{ms} \{y\} = \frac{\overline{T}_{ms} \{f(x)\}}{(z^2 - 3z + 2)}$$

$$y = \overline{T}_{ms}^{-1} \left\{ \frac{\overline{T}_{ms} \{f(x)\}}{(z^2 - 3z + 2)} \right\}$$

Análogamente para $y'' + 3y' + 2y = f(x)$, la solución sería:

$$y = \overline{T}_{ms}^{-1} \left\{ \frac{\overline{T}_{ms} \{f(x)\}}{(z^2 + 3z + 2)} \right\}$$

6.1.1. Solución a los sistemas para $f(x) = \text{sen}(x)$

Calculamos la transformada para $f(x) = \cos(x)$:

$$\overline{T}_{ms} \{\text{sen}(x)\} = \begin{pmatrix} 0 \\ \frac{1}{z^2+1} \end{pmatrix}$$

- Sistema $y'' - 3y' + 2y = \text{sen}(x)$ Operamos utilizando la transformada calculada:

$$y_1 = \overline{T}_{ms}^{-1} \left\{ \frac{1}{(z^2 - 3z + 2)} \begin{pmatrix} 0 \\ \frac{1}{z^2+1} \end{pmatrix} \right\} = \overline{T}_{ms}^{-1} \left\{ \begin{pmatrix} 0 \\ \frac{1}{(z^2+1)(z^2-3z+2)} \end{pmatrix} \right\}$$

Utilizando la expresión de la antitransformada calculamos la solución:

$$y = \left[0 + \mathcal{L}^{-1} \left\{ \frac{1}{(z^2 + 1)(z^2 - 3z + 2)} \right\}_{(t)} \right] u(t) + \left[0 - \mathcal{L}^{-1} \left\{ \frac{1}{(z^2 + 1)(z^2 - 3z + 2)} \right\}_{(-t)} \right] u(-t)$$

$$y = \left[\frac{3}{10} \cos(t) + \frac{1}{10} \text{sen}(t) + \frac{1}{5} e^{2t} - \frac{1}{2} e^t \right] u(t) + \left[-\frac{3}{10} \cos(-t) - \frac{1}{10} \text{sen}(-t) - \frac{1}{5} e^{-2t} + \frac{1}{2} e^{-t} \right] u(-t)$$

- Sistema $y'' - 3y' + 2y = \text{sen}(x)$

$$y = \overline{T}_{ms}^{-1} \left\{ \frac{1}{(z^2 + 3z + 2)} \begin{pmatrix} 0 \\ \frac{1}{z^2+1} \end{pmatrix} \right\} = \overline{T}_{ms}^{-1} \left\{ \begin{pmatrix} 0 \\ \frac{1}{(z^2+1)(z^2+3z+2)} \end{pmatrix} \right\}$$

$$y = \left[0 + \mathcal{L}^{-1} \left\{ \frac{1}{(z^2 + 1)(z^2 + 3z + 2)} \right\}_{(t)} \right] u(t) + \left[0 - \mathcal{L}^{-1} \left\{ \frac{1}{(z^2 + 1)(z^2 + 3z + 2)} \right\}_{(-t)} \right] u(-t)$$

$$y = \left[\frac{1}{10} \text{sen}(t) - \frac{3}{10} \cos(t) - \frac{1}{5} e^{-2t} + \frac{1}{2} e^{-t} \right] u(t) + \left[-\frac{1}{10} \text{sen}(-t) + \frac{3}{10} \cos(-t) + \frac{1}{5} e^{2t} - \frac{1}{2} e^t \right] u(-t)$$

6.1.2. Solución a los sistemas para $f(x) = \cos(x)$

Calculamos la transformada para $f(x) = \cos(x)$:

$$\overline{T}_{ms} \{\cos(x)\} = \begin{pmatrix} \frac{z}{z^2+1} \\ 0 \end{pmatrix}$$

- Sistema $y'' - 3y' + 2y = \cos(x)$

Resolvemos de igual manera que en el caso anterior

$$y = \bar{T}_{ms}^{-1} \left\{ \frac{1}{(z^2 - 3z + 2)} \begin{pmatrix} \frac{z}{z^2+1} \\ 0 \end{pmatrix} \right\} = \bar{T}_{ms}^{-1} \left\{ \begin{pmatrix} \frac{z}{(z^2+1)(z^2-3z+2)} \\ 0 \end{pmatrix} \right\}$$

$$y = \left[\mathcal{L}^{-1} \left\{ \frac{z}{(z^2+1)(z^2-3z+2)} \right\}_{(t)} + 0 \right] u(t) + \left[\mathcal{L}^{-1} \left\{ \frac{z}{(z^2+1)(z^2-3z+2)} \right\}_{(-t)} - 0 \right] u(-t)$$

$$y = \left[\frac{1}{10} \cos(t) - \frac{3}{10} \sin(t) + \frac{2}{5} e^{2t} - \frac{1}{2} e^t \right] u(t) + \left[\frac{1}{10} \cos(-t) - \frac{3}{10} \sin(-t) + \frac{2}{5} e^{-2t} - \frac{1}{2} e^{-t} \right] u(-t)$$

- Sistema $y'' + 3y' + 2y = \cos(x)$

$$y_1 = \bar{T}_{ms}^{-1} \left\{ \frac{1}{(z^2 - 3z + 2)} \begin{pmatrix} \frac{z}{z^2+1} \\ 0 \end{pmatrix} \right\} = \bar{T}_{ms}^{-1} \left\{ \begin{pmatrix} \frac{z}{(z^2+1)(z^2-3z+2)} \\ 0 \end{pmatrix} \right\}$$

$$y = \left[\mathcal{L}^{-1} \left\{ \frac{z}{(z^2+1)(z^2-3z+2)} \right\}_{(t)} + 0 \right] u(t) + \left[\mathcal{L}^{-1} \left\{ \frac{z}{(z^2+1)(z^2-3z+2)} \right\}_{(-t)} - 0 \right] u(-t)$$

$$y = \left[\frac{1}{10} \cos(t) + \frac{3}{10} \sin(t) + \frac{2}{5} e^{-2t} - \frac{1}{2} e^{-t} \right] u(t) + \left[\frac{1}{10} \cos(-t) + \frac{3}{10} \sin(-t) + \frac{2}{5} e^{2t} - \frac{1}{2} e^t \right] u(-t)$$

6.1.3. Solución a los sistemas para $f(x) = \sin(x + 3)$

Calculamos la transformada para $f(x) = \sin(x + 3)$:

$$\bar{T}_{ms} \{ \sin(x + 3) \} = \begin{pmatrix} 0 \\ \frac{e^{3z}}{z^2+1} \end{pmatrix}$$

- Sistema $y'' - 3y' + 2y = \sin(x + 3)$

Resolvemos de igual manera que en el caso anterior

$$y = \bar{T}_{ms}^{-1} \left\{ \frac{1}{(z^2 - 3z + 2)} \begin{pmatrix} 0 \\ \frac{e^{3z}}{z^2+1} \end{pmatrix} \right\} = \bar{T}_{ms}^{-1} \left\{ \begin{pmatrix} \frac{e^{3z}}{(z^2+1)(z^2-3z+2)} \\ 0 \end{pmatrix} \right\}$$

Utilizando propiedades de la transformada, en particular el desplazamiento temporal. Podemos determinar la solución del sistema a partir de la solución al sistema $y'' - 3y' + 2y = \sin(x)$ previamente calculado.

Sabiendo que la solución al sistema es:

$$y = \left[\frac{3}{10} \cos(t) + \frac{1}{10} \sin(t) + \frac{1}{5} e^{2t} - \frac{1}{2} e^t \right] u(t) + \left[-\frac{3}{10} \cos(-t) - \frac{1}{10} \sin(-t) - \frac{1}{5} e^{-2t} + \frac{1}{2} e^{-t} \right] u(-t)$$

Aplicando propiedad se calcula que la solución al sistema es:

$$y = \left[\frac{1}{10} \cos(t+3) - \frac{3}{10} \sin(t+3) + \frac{2}{5} e^{2(t+3)} - \frac{1}{2} e^{t+3} \right] u(t+3) + \left[-\frac{1}{10} \cos(-t+3) + \frac{3}{10} \sin(-t+3) - \frac{2}{5} e^{-2(t+3)} + \frac{1}{2} e^{-t+3} \right] u(-t+3)$$

- Sistema $y'' + 3y' + 2y = \sin(x+3)$

$$y = \bar{T}_{ms}^{-1} \left\{ \frac{1}{(z^2 + 3z + 2)} \begin{pmatrix} 0 \\ \frac{e^{3z}}{z^2 + 1} \end{pmatrix} \right\} = \bar{T}_{ms}^{-1} \left\{ \begin{pmatrix} \frac{e^{3z}}{(z^2 + 1)(z^2 + 3z + 2)} \\ 0 \end{pmatrix} \right\}$$

$$y = \left[\frac{1}{10} \sin(t) - \frac{3}{10} \cos(t) - \frac{1}{5} e^{-2t} + \frac{1}{2} e^{-t} \right] u(t) + \left[-\frac{1}{10} \sin(-t) + \frac{3}{10} \cos(-t) + \frac{1}{5} e^{2t} - \frac{1}{2} e^t \right] u(-t)$$

Aplicando la misma propiedad encontramos que la solución es:

$$y = \left[\frac{1}{10} \sin(t+3) - \frac{3}{10} \cos(t+3) - \frac{1}{5} e^{-2(t+3)} + \frac{1}{2} e^{-t+3} \right] u(t+3) + \left[-\frac{1}{10} \sin(-t+3) + \frac{3}{10} \cos(-t+3) + \frac{1}{5} e^{2(-t+3)} - \frac{1}{2} e^{t+3} \right] u(-t+3)$$

6.2. Condiciones iniciales no nulas

Para resolver el sistema con condiciones iniciales no nulas se debe expresar a cada derivada de y con su respectiva representación según la ecuación 14.

$$\bar{T}_{ms} \left(\frac{d^n f(t)}{dt^n} \right) = s^n \bar{T}_{ms}(f(t)) - \sum_{k=0}^{n-1} s^k \begin{pmatrix} (f(t) + f(-t))_{(0-)}^{(n-k-1)} \\ (f(t) - f(-t))_{(0-)}^{(n-k-1)} \end{pmatrix}$$

Por lo que ahora el procedimiento realizado en la sección 6.1 debe completarse incluyendo las condiciones iniciales dadas. Para facilitar la lectura se calculan previamente las correspondientes derivadas con las condiciones iniciales dadas.

$$\begin{aligned} y'' - 3y' + 2y &= f(x) & y(0) &= y_0; y'(0) = y'_0 \\ y'' + 3y' + 2y &= f(x) & y(0) &= y_0; y'(0) = y'_0 \end{aligned}$$

Sea la solución continua y derivable en $x = 0$ se puede asegurar que la componente y de la sumatoria será nula.

$$\bar{T}_{ms}(y') = s \bar{T}_{ms}(y) - \begin{pmatrix} 2y_0 \\ 0 \end{pmatrix}$$

$$\bar{T}_{ms}(y'') = z^2 \bar{T}_{ms}(y) - \begin{pmatrix} 2y'_0 \\ 0 \end{pmatrix} - z \begin{pmatrix} 2y_0 \\ 0 \end{pmatrix}$$

Ahora completamos el procedimiento para el cálculo de la solución en el caso de tener condiciones iniciales no nulas.

$$\bar{T}_{ms}\{y'' \pm 3y' + 2y = f(x)\} = \bar{T}_{ms}\{f(x)\}$$

$$z^2 \bar{T}_{ms}\{y\} - \begin{pmatrix} 2y'_0 \\ 0 \end{pmatrix} - z \begin{pmatrix} 2y_0 \\ 0 \end{pmatrix} \pm 3z \bar{T}_{ms}\{y\} - \begin{pmatrix} 2y_0 \\ 0 \end{pmatrix} + 2\bar{T}_{ms}\{y\} = \bar{T}_{ms}\{f(x)\}$$

Agrupando las condiciones iniciales y las transformadas nos queda

$$\bar{T}_{ms}\{y\}(z^2 \pm 3z + 2) - \begin{pmatrix} 2y'_0 + 2zy_0 \pm 2y_0 \\ 0 \end{pmatrix} = \bar{T}_{ms}\{f(x)\}$$

$$\bar{T}_{ms}\{y\}(z^2 \pm 3z + 2) = \bar{T}_{ms}\{f(x)\} + \begin{pmatrix} 2y'_0 + 2zy_0 \pm 2y_0 \\ 0 \end{pmatrix}$$

$$\bar{T}_{ms}\{y\} = \frac{1}{(z^2 \pm 3z + 2)} \left[\bar{T}_{ms}\{f(x)\} + \begin{pmatrix} 2y'_0 + 2zy_0 \pm 2y_0 \\ 0 \end{pmatrix} \right]$$

$$y = \bar{T}_{ms}^{-1} \left\{ \frac{1}{(z^2 \pm 3z + 2)} \left[\bar{T}_{ms}\{f(x)\} + \begin{pmatrix} 2y'_0 + 2zy_0 \pm 2y_0 \\ 0 \end{pmatrix} \right] \right\}$$

Si seguimos operando, llegamos a que la solución del sistema deriva en

$$y = \bar{T}_{ms}^{-1} \left\{ \frac{1}{(z^2 \pm 3z + 2)} \left[\bar{T}_{ms}\{f(x)\} + \begin{pmatrix} 2y'_0 + 2zy_0 \pm 2y_0 \\ 0 \end{pmatrix} \right] \right\}$$

$$y = \bar{T}_{ms}^{-1} \left\{ \frac{\bar{T}_{ms}\{f(x)\}}{(z^2 \pm 3z + 2)} \right\} + \bar{T}_{ms}^{-1} \left\{ \begin{pmatrix} \frac{2y'_0 + 2zy_0 \pm 2y_0}{(z^2 \pm 3z + 2)} \\ 0 \end{pmatrix} \right\}$$

Lo cual es igual a la solución con condiciones iniciales nulas sumada a la antitransformada de las condiciones iniciales.

$$y = y_{cn} + \bar{T}_{ms}^{-1} \left\{ \begin{pmatrix} \frac{2y'_0 + 2zy_0 \pm 2y_0}{(z^2 \pm 3z + 2)} \\ 0 \end{pmatrix} \right\}$$

A partir de esta ecuación se pueden calcular las soluciones a los sistemas considerando las condiciones iniciales.

7. Sistema amortiguador

Para simular el sistema del amortiguador se utiliza el software **Scilab**, el cual permite simular todo tipo de sistemas LTI. Se tomaron simulaciones dejando fijos los valores de masa y constante elástica del resorte (ambas en 1), y se varió en diferentes proporciones el valor correspondiente a la constante del amortiguador.

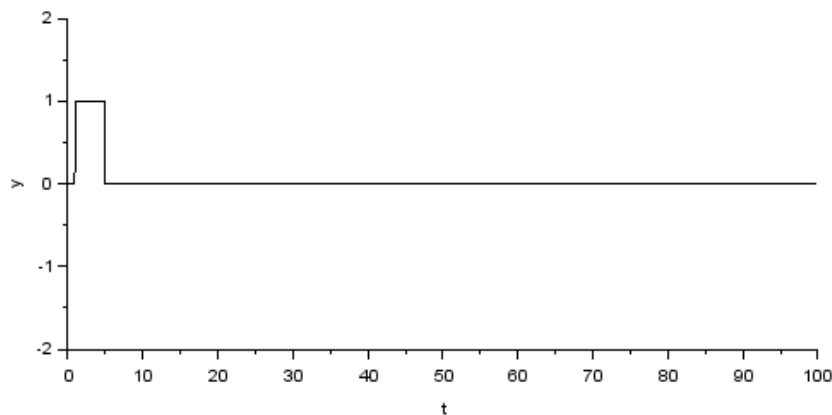


Figura 1: Señal ingresada al sistema que emula ser un lomo de burro

Para emular la perturbación producida por un lomo de burro, se ingresa al sistema una combinación de funciones escalón que dan como resultado la señal representada en la figura 1.

Las figuras 2, 3, 4, 5, 6 representan la altura del vehículo en relación al tiempo una vez pasado el lomo de burro, con constantes del cilindro que varían desde 0,01 hasta 10.

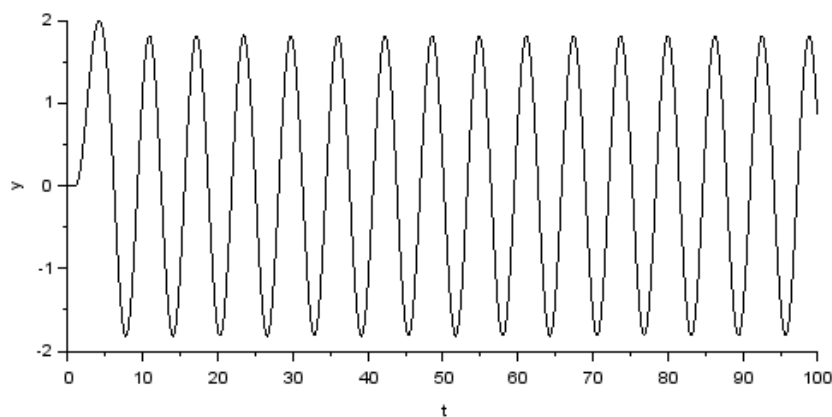
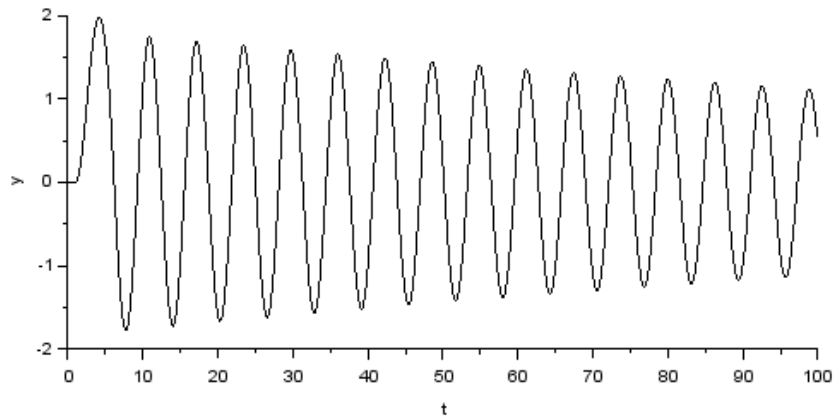
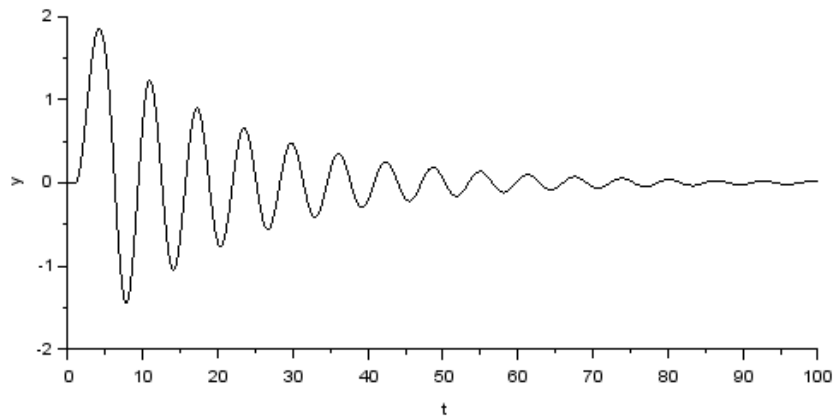
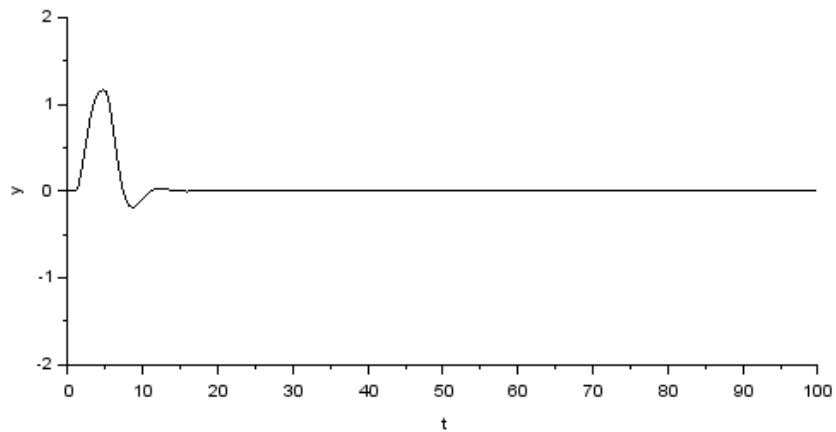


Figura 2: Función resultante con $K_{ac} = 0$

En las diferentes gráficas se puede observar las diferencias entre los distintos valores de constante del cilindro hidráulico, siendo en el caso en que $K_{ac} = 0$ un sistema donde no se pierde energía por lo que la oscilación del vehículo nunca cesa. Caso contrario sucede cuando la constante del cilindro adopta valores más significativos, haciendo que la energía sea disipada más rápidamente lo que produce en consecuencia una rápida amortiguación de la

Figura 3: Función resultante con $K_{ac} = 0,01$ Figura 4: Función resultante con $K_{ac} = 0,1$ Figura 5: Función resultante con $K_{ac} = 1$

perturbación. Ninguno de los extremos es deseable, ya que si no se amortigua, la altura del vehículo oscilaría produciendo momentos en que la adhesión al suelo es nula, lo cual es una

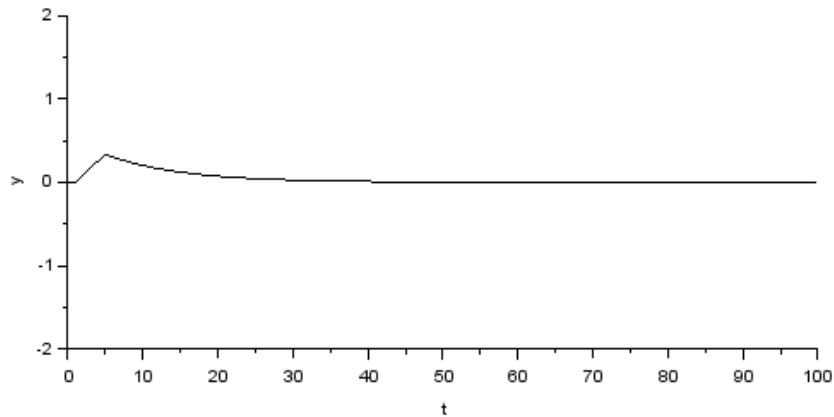


Figura 6: Función resultante con $K_{ac} = 10$

situación indeseable en todos casos y sobretodo en vehículos de competición. En el extremo en que el aceite dentro del amortiguador es infinitamente viscoso, el amortiguador perdería toda capacidad de atenuar suavemente las perturbaciones, produciendo fuertes golpes que pueden causar daños físicos a la estructura del vehículo.

Si bien para elegir un óptimo se trata de elegir un valor intermedio, considero que no hay un valor óptimo absoluto para la constante del cilindro, sino que la constante dependerá de qué se quiere lograr. Si se desea una amortiguación suave se debe reducir la constante del cilindro, si se desea un rápido agarre al suelo se subirá el valor de dicha constante a costa de golpes más bruscos a la estructura del vehículo.