

## SS12. 線性非時變系統

在工程問題中所處理的系統，通常是由系統本體  $H$ 、輸入訊號  $u(t)$  與輸出訊號  $y(t)$  所構成，如圖 1 所示，數學式如下：

$$(1) \quad y(t) = H[u(t)]$$

其中  $t$  為時間變數，在實際狀況下，輸出  $y(t)|_{t \geq b}$  是經由輸入  $u(t)|_{t \geq a}$  之激發而得，因此必須滿足  $b \geq a$  之條件，亦即輸出  $y(t)$  的初始時刻  $b$ ，不得早於輸入  $u(t)$  的初始時刻  $a$ ，這是輸入與輸出間的因果關係，以輸入為因、輸出為果，通常稱遵循此因果律 (causality) 的實際系統為因果系統 (causal system)。

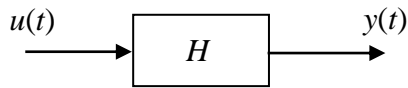


圖 1

最常見的系統是線性非時變系統 (linear time-invariant system，簡稱 LTI 系統)，具有線性 (linear) 與非時變 (time-invariance) 兩種性質。

所謂線性是指輸出與輸入滿足重疊原理 (superposition theorem)，說明如下：

令輸入  $u(t)$  是另兩種輸入訊號  $u_1(t)$  與  $u_2(t)$  的線性組合，表為

$$(2) \quad u(t) = \alpha_1 u_1(t) + \alpha_2 u_2(t)$$

其中  $\alpha_1$  與  $\alpha_2$  為任意常數，若滿足下列條件：(3)

$$H[\alpha_1 u_1(t) + \alpha_2 u_2(t)] = \alpha_1 H[u_1(t)] + \alpha_2 H[u_2(t)]$$

則稱  $H$  滿足重疊原理，為線性系統。也就是說，若  $y_k(t) = H[u_k(t)]_{k=1,2}$ ，則

$$(4) \quad \begin{aligned} y(t) &= H[u(t)] = H[\alpha_1 u_1(t) + \alpha_2 u_2(t)] \\ &= \alpha_1 H[u_1(t)] + \alpha_2 H[u_2(t)] \\ &= \alpha_1 y_1(t) + \alpha_2 y_2(t) \end{aligned}$$

即輸出  $y(t)$  也是  $y_1(t)$  與  $y_2(t)$  的線性組合。

若線性系統的輸入個數更多，如  $u_k(t)|_{k=1,2,\dots,m}$ ，其個別輸出為  $y_k(t) = H[u_k(t)]$ ，

則當系統之輸入為  $u(t) = \sum_{k=1}^m u_k(t)$  時，其輸出可表為

$$(5) \quad y(t) = H[u(t)] = H\left[\sum_{k=1}^m \alpha_k u_k(t)\right]$$

$$= \sum_{k=1}^m \alpha_k H[u_k(t)] = \sum_{k=1}^m \alpha_k y_k(t)$$

以上是線性系統的特性。

所謂非時變是指當輸入的時刻平移 $\tau$ 時，即輸入為 $u(t-\tau)$ ，則輸出的時刻也相對平移 $\tau$ ，表為(6)  $y(t-\tau) = H[u(t-\tau)]$ 這個性質代表系統的運作與輸入時刻無關，也就是說，輸出與輸入的關係並不會隨著時間的平移而改變。

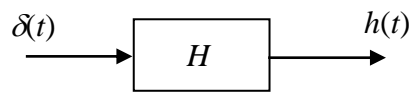


圖 2

當輸入為脈衝訊號 $u(t) = \delta(t)$ ，令輸出為 $h(t)$ ，即(7)  $y(t) = H[\delta(t)] \equiv h(t)$

稱 $h(t)$ 為脈衝響應(impulse response)，如圖 2 所示，在系統工程中，通常將脈衝響應 $h(t)$ 用來代表 LTI 系統，而且在數學上也已經證明：

“當輸入為 $u(t)$ 時，輸出 $y(t)$ 為脈衝響應 $\delta(t)$ 與輸入 $u(t)$ 的迴旋積。”

$$(8) \quad y(t) = h(t) * u(t) = \int_{-\infty}^{\infty} h(t-\tau) u(\tau) d\tau$$

為了說明 (8) 式確實成立，首先驗證以下之運算：(9)

$$\int_{-\infty}^{\infty} u(\tau) \delta(t-\tau) d\tau = \int_{-\infty}^{\infty} u(t) \delta(t-\tau) d\tau$$

$$= u(t) \underbrace{\int_{-\infty}^{\infty} \delta(t-\tau) d\tau}_{=1} = u(t) \text{ 換句話說，對任意輸入}$$

$u(t)$ 而言，可將其表為

$$(10) \quad u(t) = \int_{-\infty}^{\infty} u(\tau) \delta(t-\tau) d\tau$$

若將此式的積分切割為無窮多極小訊號的組合，即 $\tau = k \Delta\tau$ ， $d\tau = \Delta\tau \rightarrow 0$ ，則(10)式等效於

$$(11) \quad u(t) = \lim_{\Delta\tau \rightarrow 0} \sum_{k=-\infty}^{\infty} u(k \Delta\tau) \delta(t-k \Delta\tau) \Delta\tau = \lim_{\Delta\tau \rightarrow 0} \sum_{k=-\infty}^{\infty} \alpha_k v_k(t) \text{ 其中 } \alpha_k = u(k \Delta\tau) \Delta\tau$$

為常數， $v_k(t) = \delta(t-k \Delta\tau)$ ，可得輸出如下所示：

(12)  $y(t) = H[u(t)] = \lim_{\Delta\tau \rightarrow 0} H \left[ \sum_{k=-\infty}^{\infty} \alpha_k v_k(t) \right]$  由於 LTI 系統是一個線性系統，必須

滿足(5)式，因此(13)  $y(t) = \lim_{\Delta\tau \rightarrow 0} H \left[ \sum_{k=-\infty}^{\infty} \alpha_k v_k(t) \right] = \lim_{\Delta\tau \rightarrow 0} \sum_{k=-\infty}^{\infty} \alpha_k H[v_k(t)]$   
 $= \lim_{\Delta\tau \rightarrow 0} \sum_{k=-\infty}^{\infty} u(k \Delta\tau) H[\delta(t - k \Delta\tau)] \Delta\tau$  又因為 LTI 系統是一個非時變系  
 $= \int_{-\infty}^{\infty} u(\tau) H[\delta(t - \tau)] d\tau$

統，所以再根據(6)式可得(14)  $h(t - \tau) = H[\delta(t - \tau)]$

代入(13)式後成為(15)  $y(t) = \int_{-\infty}^{\infty} h(t - \tau) u(\tau) d\tau = h(t) * u(t)$  故(8)式確實成立。由於迴旋積具有交換率，因此(15)式可改寫為(16)

$y(t) = h(t) * u(t) = u(t) * h(t) = \int_{-\infty}^{\infty} h(\tau) u(t - \tau) d\tau$  根據 SS11-[P5]可知對(16)式取取傅立葉轉換可得(17)  $\mathfrak{F}\{y(t)\} = \mathfrak{F}\{h(t) * u(t)\} = \mathfrak{F}\{h(t)\} \mathfrak{F}\{u(t)\}$

亦即(18)  $\hat{y}(\omega) = \hat{h}(\omega) \hat{u}(\omega)$

其中  $\mathfrak{F}\{y(t)\} = \hat{y}(\omega)$ ， $\mathfrak{F}\{h(t)\} = \hat{h}(\omega)$ ， $\mathfrak{F}\{u(t)\} = \hat{u}(\omega)$ 。在實際系統中，通常以  $t=0$  為系統輸入的初始時刻，即  $u(t)|_{t < 0} = 0$ ，因此可將(15)式中的積分範圍修正如下：(19)  $y(t) = \int_0^{\infty} h(t - \tau) u(\tau) d\tau$  在遵循因果律之情況下，若以啟動時刻為  $t=0$  的脈衝訊號  $\delta(t)$  為輸入，則輸出的脈衝響應  $h(t)$  也必須出現在  $t=0$  之後，亦即滿足  $h(t)|_{t < 0} = 0$ ，或  $h(t - \tau)|_{\tau > t} = 0$ ，故(19)式的積分範圍可再修正為(20)

$y(t) = \int_0^t h(t - \tau) u(\tau) d\tau$  這是在 SS01 中所提到的雙變數跑動式積分。

最後應注意的是，若系統輸入脈衝訊號  $\delta(t)$ ，則(20)式應再修正為(21)

$y(t) = \int_{0^-}^t h(t - \tau) u(\tau) d\tau$  亦即將積分下限表為  $t = 0^-$ ，代表此積分運算

涵蓋了  $t=0$  時所出現的脈衝訊號，由於脈衝訊號為理想訊號，通常只用於理論分析，在實際狀況下並不會出現。

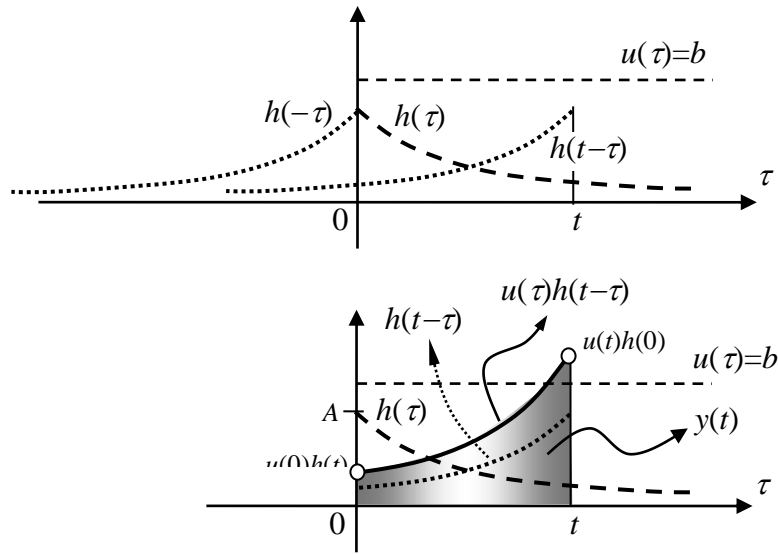


圖 3

底下舉例說明迴旋積的運算方式：令 LTI 系統在  $t=0$  時才開始啟動，且脈衝響應為  $h(t) = Ae^{-at}$ ，輸入為  $u(t) = b$ ，其中  $a$  與  $b$  皆為定值，且  $a > 0$ ，則輸出為(22)

$$y(t) = \int_0^t h(t-\tau)u(\tau) d\tau = \int_0^t bAe^{-a(t-\tau)} d\tau = \frac{bA}{a}(1 - e^{-at})$$

其運算如圖 3 所示，首先將  $h(\tau)$  平行翻轉為  $h(-\tau)$ ，再將  $h(-\tau)$  向右平移  $t$  成為  $h(-(\tau-t)) = h(t-\tau)$ ，之後求積分  $\int_0^t h(t-\tau)u(\tau) d\tau$  即可得  $y(t)$ 。