

### SS23. 系統離散化與 z-轉換

現今訊號處理已經朝數位化發展，並且廣泛應用到各類工程問題中，例如語音與影像技術，不過在了解數位化之前，必須先清楚 CT 系統的離散化(discretization)的過程，這也是以下所要探討的主要議題。

所謂離散時間系統(discrete-time system，簡稱 DT 系統)是指由 CT 系統經離散化後所得到的系統，底下說明離散化的過程：

考慮一個  $n$  階 LTI 的 CT 系統，表示式如下所示：

$$(1) \quad \dot{\mathbf{x}}(t) = \mathbf{A}\mathbf{x}(t) + \mathbf{b}u(t), \quad \mathbf{x}(0) = \mathbf{x}_0$$

$$(2) \quad y(t) = \mathbf{c}\mathbf{x}(t) + du(t)$$

其中  $\mathbf{x}(t)$  為狀態向量(state vector)，依據微分方程式之解法可求得

$$(3) \quad \mathbf{x}(t) = e^{\mathbf{A}(t-t_0)}\mathbf{x}(t_0) + \int_{t_0}^t e^{\mathbf{A}(t-\tau)}\mathbf{b}u(\tau)d\tau$$

其中  $t_0$  為起始時間，離散化時通常採用零階保持電路，亦即每隔  $T$  秒輸入一個固定值，即  $u(t) = u(kT)$ ， $kT \leq t < (k+1)T$ ， $k=0,1,2,\dots$ ，若將(3)式應用在每一個時段  $kT \leq t < (k+1)T$ ，則起始點為  $t_0 = kT$ ，當經過  $T$  秒後，即  $t = (k+1)T$  時，可得

$$(4) \quad \begin{aligned} \mathbf{x}((k+1)T) &= e^{\mathbf{A}T}\mathbf{x}(kT) + \int_{kT}^{(k+1)T} e^{\mathbf{A}((k+1)T-\tau)}\mathbf{b}u(kT)d\tau \\ &= e^{\mathbf{A}T}\mathbf{x}(kT) + \left( \int_{kT}^{(k+1)T} e^{\mathbf{A}((k+1)T-\tau)}\mathbf{b}d\tau \right) u(kT) \end{aligned}$$

定義  $\mathbf{x}[k] = \mathbf{x}(kT)$ ， $u[k] = u(kT)$ ，則(4)式可表為離散化之型式如下：

$$(5) \quad \mathbf{x}[k+1] = \mathbf{A}_T\mathbf{x}[k] + \mathbf{b}_T u[k]$$

其中  $\mathbf{A}_T = e^{\mathbf{A}T}$ ， $\mathbf{b}_T = \int_{kT}^{(k+1)T} e^{\mathbf{A}((k+1)T-\tau)}\mathbf{b}d\tau$ ，此外，在  $t = kT$  時取得輸出  $y[k] = y(kT)$ ，可得輸出方程式為

$$(6) \quad y[k] = \mathbf{c}\mathbf{x}[k] + du[k]$$

由於取樣時間通常很小，即  $T \ll 1$ ，讓取樣頻率遠高於奈奎斯特速率，因此

$$(7) \quad \mathbf{A}_T = e^{\mathbf{A}T} \approx \mathbf{I} + \mathbf{A}T$$

$$(8) \quad \mathbf{b}_T = \int_{kT}^{(k+1)T} e^{\mathbf{A}((k+1)T-\tau)}\mathbf{b}d\tau = e^{\mathbf{A}(k+1)T} \left( \int_{kT}^{(k+1)T} e^{-\mathbf{A}\tau} d\tau \right) \mathbf{b}$$

$$\approx \left( \mathbf{I} + \frac{1}{2} \mathbf{A}T \right) \mathbf{b}T \approx \mathbf{b}T$$

在  $T \ll 1$  的情況下， $\mathbf{A}_T$  的特徵方程式為

$$(9) \quad p(\lambda_T) = |\lambda_T \mathbf{I} - \mathbf{A}_T| \approx |(\lambda_T - 1)\mathbf{I} - \mathbf{A}T| = T \left| \left( \frac{\lambda_T - 1}{T} \right) \mathbf{I} - \mathbf{A} \right|$$

其中  $\lambda_T$  為  $\mathbf{A}_T$  的特徵值，令  $\mathbf{A}$  的特徵值為  $\lambda_A$ ，則由  $p(\lambda_T) = 0$  可知

$$(10) \quad \left| \left( \frac{\lambda_T - 1}{T} \right) \mathbf{I} - \mathbf{A} \right| = |\lambda_A \mathbf{I} - \mathbf{A}| = 0$$

故

$$(11) \quad \lambda_A = \frac{\lambda_T - 1}{T}$$

亦即

$$(12) \quad \lambda_T = 1 + T\lambda_A$$

若原 CT 系統為穩定系統，則  $\text{Re}(\lambda_A) < 0$ ，使得

$$(13) \quad \begin{aligned} |\lambda_T| &= |1 + T(\text{Re}(\lambda_A) + j \text{Im}(\lambda_A))| \\ &= \sqrt{(1 + T \text{Re}(\lambda_A))^2 + (T \text{Im}(\lambda_A))^2} \\ &= \sqrt{1 + 2T \text{Re}(\lambda_A) + |\lambda_A|^2 T^2} \approx \sqrt{1 + 2T \text{Re}(\lambda_A)} < 1 \end{aligned}$$

也就是說，當原 CT 系統為穩定時，經離散化後之 DT 系統所擁有的特徵值  $\lambda_T$  必須落在複數平面的單位圓內，即  $|\lambda_T| < 1$ 。

後續為了方便，仍將(5)式之狀態方程式表示為

$$(14) \quad \mathbf{x}[k+1] = \mathbf{A}\mathbf{x}[k] + \mathbf{b}u[k]$$

不過切勿與 CT 系統在(1)式中的  $\mathbf{A}$  與  $\mathbf{b}$  相混淆。

由(14)式可知離散系統的特徵多項式為

$$(15) \quad p(\lambda) = |\lambda \mathbf{I} - \mathbf{A}| = \lambda^n + a_{n-1} \lambda^{n-1} + \cdots + a_1 \lambda + a_0$$

根據凱雷-漢米爾頓定理可得

$$(16) \quad p(\mathbf{A}) = \mathbf{A}^n + a_{n-1} \mathbf{A}^{n-1} + \cdots + a_1 \mathbf{A} + a_0 \mathbf{I} = \mathbf{0}$$

接著計算下列之數學式：

$$(17) \quad y[k] + a_{n-1}y[k-1] + \cdots + a_1y[k-(n-1)] + a_0y[k-n]$$

其中  $y[k-m]_{m=0,1,\dots,n-1}$  可利用(6)與(14)兩式求得，如下所示：

$$(18) \quad \begin{aligned} y[k-m] &= \mathbf{c}\mathbf{x}[k-m] + d\mathbf{u}[k-m] \\ &= \mathbf{c}\mathbf{A}\mathbf{x}[k-m-1] + \mathbf{c}\mathbf{b}\mathbf{u}[k-m-1] + d\mathbf{u}[k-m] \\ &= \mathbf{c}\mathbf{A}^2\mathbf{x}[k-m-2] + \mathbf{c}\mathbf{A}\mathbf{b}\mathbf{u}[k-m-2] + \mathbf{c}\mathbf{b}\mathbf{u}[k-m-1] + d\mathbf{u}[k-m] \\ &= \cdots \cdots \\ &= \mathbf{c}\mathbf{A}^{n-m}\mathbf{x}[k-n] + \sum_{p=0}^{n-m-1} \mathbf{c}\mathbf{A}^p\mathbf{b}\mathbf{u}[k-m-p-1] + d\mathbf{u}[k-m] \end{aligned}$$

代入(17)式後可得

$$(19) \quad \begin{aligned} y[k] + a_{n-1}y[k-1] + \cdots + a_1y[k-(n-1)] + a_0y[k-n] \\ &= \mathbf{c}\mathbf{A}^n\mathbf{x}[k-n] + \sum_{p=0}^{n-1} \mathbf{c}\mathbf{A}^p\mathbf{b}\mathbf{u}[k-p-1] + d\mathbf{u}[k] \\ &\quad + \mathbf{c}a_{n-1}\mathbf{A}^{n-1}\mathbf{x}[k-n] + \sum_{p=0}^{n-2} a_{n-1}\mathbf{c}\mathbf{A}^p\mathbf{b}\mathbf{u}[k-p-2] + a_{n-1}d\mathbf{u}[k-1] \\ &\quad + \cdots \cdots \\ &\quad + \mathbf{c}a_1\mathbf{A}\mathbf{x}[k-n] + a_1\mathbf{c}\mathbf{b}\mathbf{u}[k-n] + a_1d\mathbf{u}[k-n+1] \\ &\quad + \mathbf{c}a_0\mathbf{x}[k-n] + a_0d\mathbf{u}[k-n] \\ &= \mathbf{c} \underbrace{(\mathbf{A}^n + a_{n-1}\mathbf{A}^{n-1} + \cdots + a_1\mathbf{A} + a_0\mathbf{I})}_{=0} \mathbf{x}[k-n] \\ &\quad + b_n\mathbf{u}[k] + b_{n-1}\mathbf{u}[k-1] + \cdots + b_1\mathbf{u}[k-(n-1)] + b_0\mathbf{u}[k-n] \end{aligned}$$

亦即

$$(20) \quad \begin{aligned} y[k] + a_{n-1}y[k-1] + \cdots + a_1y[k-(n-1)] + a_0y[k-n] \\ &= b_n\mathbf{u}[k] + b_{n-1}\mathbf{u}[k-1] + \cdots + b_1\mathbf{u}[k-(n-1)] + b_0\mathbf{u}[k-n] \end{aligned}$$

其中

$$\begin{aligned} b_n &= d, \quad b_{n-1} = a_{n-1}d + \mathbf{c}\mathbf{b}, \\ b_{n-m} \Big|_{m=2,3,\dots,n} &= a_{n-m}d + \sum_{k=1}^{m-1} a_{n-k}\mathbf{c}\mathbf{A}^{m-k-1}\mathbf{b} + \mathbf{c}\mathbf{A}^{m-1}\mathbf{b} \end{aligned}$$

處理(20)式之 DT 系統時，通常使用  $z$ -轉換( $z$ -transform)，定義 DT 訊號  $x[k]_{k=0,1,\dots,\infty}$

之  $z$ -轉換如下：

$$(21) \quad \mathcal{G}\{x[k]\} = X(z) = \sum_{k=0}^{\infty} x[k]z^{-k}$$

其中  $z \in C$  為複數變數，而且級數  $\sum_{k=0}^{\infty} x[k]z^{-k}$  必須收斂，亦即  $z$  存在一個收斂範圍使得  $X(z) < \infty$ 。

接著說明  $z$ -轉換與拉式轉換之關聯性，首先考慮  $x(t)$ ，且令  $x(t)|_{t<0} = 0$ ，若  $x(t)$  之脈衝取樣訊號為  $x_s(t)$ ，則

$$(22) \quad \begin{aligned} x_s(t) &= x(t)\delta_T(t) = x(t) \sum_{k=-\infty}^{\infty} \delta(t-kT) = \sum_{k=-\infty}^{\infty} x(t)\delta(t-kT) \\ &= \sum_{k=0}^{\infty} x(kT)\delta(t-kT) = \sum_{k=0}^{\infty} x[k]\delta(t-kT) \end{aligned}$$

取拉式轉換可得

$$(23) \quad X_s(s) = \mathcal{L}\{x_s(t)\} = \sum_{k=0}^{\infty} x[k]\mathcal{L}\{\delta(t-kT)\} = \sum_{k=0}^{\infty} x[k]e^{-ksT}$$

亦即

$$(24) \quad X_s(s) = \sum_{k=0}^{\infty} x[k](e^{sT})^{-k}$$

比較(21)與(24)兩式可知

$$(25) \quad X_s(s) = X(z)|_{z=e^{sT}}$$

故  $z$  與  $s$  之關係式為

$$(26) \quad z = e^{sT}$$

此式顯示  $s$ -平面的  $j\omega$  軸對應到  $z$ -平面的單位圓，而  $s$ -平面的左半面則會對應到  $z$ -平面的單位圓內部，如圖 1 所示，此外在  $z$ -平面的單位圓軌跡每繞一圈(由點 C 逆時針方向繞回點 C)，對應到  $s$ -平面的軌跡會在  $j\omega$  軸上移動  $2\pi T$  的長度，例如從  $-\pi T$  到  $\pi T$ (由點 C 向上至點 C)。

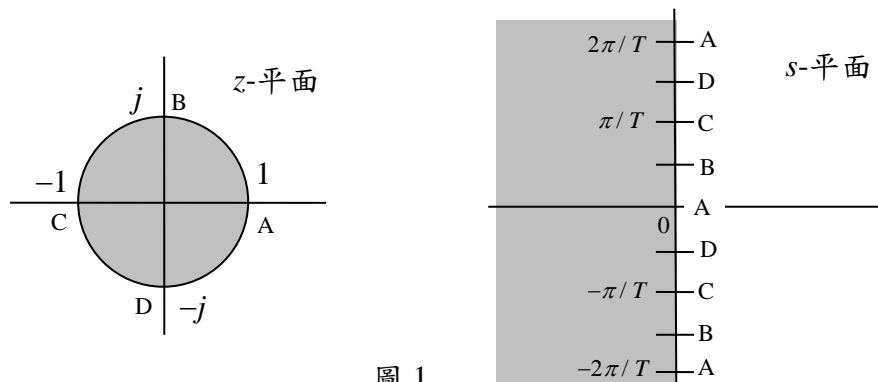


圖 1

接著介紹一些常見的  $z$ -轉換：

$$[A1] \quad \mathcal{Z}\{\delta[k]\} = 1$$

$$[A2] \quad \mathcal{Z}\{a^k\} = \frac{z}{z-a}, \quad |z| > a$$

$$[A3] \quad \mathcal{Z}\{1\} = \frac{z}{z-1}, \quad |z| > 1$$

$$[A4] \quad \mathcal{Z}\{e^{\alpha k}\} = \frac{z}{z-e^{\alpha}}, \quad |z| > e^{\alpha}$$

$$[A5] \quad \mathcal{Z}\{e^{\alpha} \cos \beta k\} = \frac{z^2 - ze^{\alpha} \cos \beta}{z^2 - 2ze^{\alpha} \cos \beta + e^{2\alpha}}, \quad |z| > e^{\alpha}$$

$$[A6] \quad \mathcal{Z}\{e^{\alpha} \sin \beta k\} = \frac{ze^{\alpha} \sin \beta}{z^2 - 2ze^{\alpha} \cos \beta + e^{2\alpha}}, \quad |z| > e^{\alpha}$$

$$[A7] \quad \mathcal{Z}\{\cos \beta k\} = \frac{z^2 - z \cos \beta}{z^2 - 2z \cos \beta + 1}, \quad |z| > 1$$

$$[A8] \quad \mathcal{Z}\{\sin \beta k\} = \frac{z \sin \beta}{z^2 - 2z \cos \beta + 1}, \quad |z| > 1$$

$$[A9] \quad \mathcal{Z}\{k\} = \frac{z}{(z-1)^2}, \quad |z| > 1$$

驗證[A1]，由於

$$(27) \quad \delta[k] = \begin{cases} 1, & k = 0 \\ 0, & k \neq 0 \end{cases}$$

因此  $z$ -轉換為

$$(28) \quad \mathcal{Z}\{\delta[k]\} = \sum_{k=0}^{\infty} \delta[k] z^{-k} = \delta[0] z^{-0} = 1$$

驗證[A2]，由於指數訊號為  $a^k$ ， $a > 0$ ，因此  $z$ -轉換為

$$(29) \quad \mathcal{Z}\{a^k\} = \sum_{k=0}^{\infty} a^k z^{-k} = \sum_{k=0}^{\infty} (az^{-1})^k = \frac{1}{1-az^{-1}} = \frac{z}{z-a}$$

此式必須滿足  $|z| > a$ ，即收斂範圍為  $|z| > a$ 。

驗證[A3]，由於步階訊號  $s[k] = 1$  可視為指數訊號  $a^k$  的特例，即  $a=1$ ，因此步階

訊號  $s[k]=1$  的  $z$ -轉換為

$$(30) \quad \mathcal{Z}\{s[k]\} = \sum_{k=0}^{\infty} 1^k z^{-k} = \frac{z}{z-1}$$

收斂範圍是  $|z| > 1$ 。

驗證[A4]，由於指數訊號  $e^{\alpha k} = (e^{\alpha})^k$ ，也可視為  $a^k$  的特例，即  $a = e^{\alpha} \Big|_{\alpha \in \mathbb{R}}$ ，因此  $e^{\alpha k}$  的  $z$ -轉換為

$$(31) \quad \mathcal{Z}\{e^{\alpha k}\} = \frac{z}{z - e^{\alpha}}$$

收斂範圍是  $|z| > e^{\alpha}$ 。

驗證[A5]與[A6]，首先考慮複數指數訊號  $e^{(\alpha+j\beta)k}$ ，由於  $e^{(\alpha+j\beta)k} = (e^{\alpha+j\beta})^k$ ，也可視為  $a^k$  的特例，即  $a = e^{\alpha+j\beta} \Big|_{\alpha, \beta \in \mathbb{R}}$ ，因此  $e^{(\alpha+j\beta)k}$  的  $z$ -轉換為

$$(32) \quad \mathcal{Z}\{e^{(\alpha+j\beta)k}\} = \sum_{k=0}^{\infty} e^{(\alpha+j\beta)k} z^{-k} = \sum_{k=0}^{\infty} (e^{\alpha+j\beta} z^{-1})^k = \frac{z}{z - e^{\alpha+j\beta}}$$

收斂範圍是  $|z| > |e^{\alpha+j\beta}| = e^{\alpha}$ ，又因為

$$(33) \quad \mathcal{Z}\{e^{(\alpha+j\beta)k}\} = \mathcal{Z}\{e^{\alpha k} \cos \beta k\} + j \mathcal{Z}\{e^{\alpha k} \sin \beta k\}$$

$$(34) \quad \frac{z}{z - e^{\alpha+j\beta}} = \frac{z(z - e^{\alpha-j\beta})}{(z - e^{\alpha+j\beta})(z - e^{\alpha-j\beta})} = \frac{z^2 - ze^{\alpha} \cos \beta + jze^{\alpha} \sin \beta}{z^2 - 2ze^{\alpha} \cos \beta + e^{2\alpha}}$$

所以比較以上兩式之實部與虛部可得

$$(35) \quad \mathcal{Z}\{e^{\alpha k} \cos \beta k\} = \frac{z^2 - ze^{\alpha} \cos \beta}{z^2 - 2ze^{\alpha} \cos \beta + e^{2\alpha}}$$

$$(36) \quad \mathcal{Z}\{e^{\alpha k} \sin \beta k\} = \frac{ze^{\alpha} \sin \beta}{z^2 - 2ze^{\alpha} \cos \beta + e^{2\alpha}}$$

故[A5]與[A6]確實成立。

驗證[A7]與[A8]，由於這兩式是[A5]與[A6]的特例，令  $\alpha=0$  則可得

$$(37) \quad \mathcal{Z}\{\cos \beta k\} = \frac{z^2 - z \cos \beta}{z^2 - 2z \cos \beta + 1}$$

$$(38) \quad \mathcal{Z}\{\sin \beta k\} = \frac{z \sin \beta}{z^2 - 2z \cos \beta + 1}$$

收斂範圍是  $|z| > 1$ 。

驗證[A9]，在此式中之  $r[k] = k$  為斜坡訊號，其  $z$ -轉換表為

$$(39) \quad \mathcal{Z}\{k\} = \sum_{k=0}^{\infty} kz^{-k}$$

接著計算下式：

$$(40) \quad \begin{aligned} z\mathcal{Z}\{k\} - \mathcal{Z}\{k\} &= \sum_{k=0}^{\infty} kz^{-k+1} - \sum_{k=0}^{\infty} kz^{-k} \\ &= (1 + 2z^{-1} + 3z^{-2} + 4z^{-3} + \dots) - (z^{-1} + 2z^{-2} + 3z^{-3} + \dots) \\ &= 1 + z^{-1} + z^{-2} + z^{-3} + z^{-4} + \dots = \frac{z}{z-1} \end{aligned}$$

此式必須滿足  $|z| > 1$ ，若再進一步整理，則可得

$$(41) \quad \mathcal{Z}\{k\} = \frac{z}{(z-1)^2}$$

收斂範圍是  $|z| > 1$ 。

事實上， $z$ -轉換還具有線性與時序平移兩項重要運算，分別如下所示：

$$(42) \quad \mathcal{Z}\{ax[k] + by[k]\} = a\mathcal{Z}\{x[k]\} + b\mathcal{Z}\{y[k]\}$$

$$(43) \quad \begin{aligned} \mathcal{Z}\{x[k-m]\} &= \sum_{k=0}^{\infty} x[k-m]z^{-k} = \sum_{p=-m}^{\infty} x[p]z^{-(p+m)} \\ &= \sum_{p=0}^{\infty} x[p]z^{-(p+m)} = z^{-m} \sum_{k=0}^{\infty} x[k]z^{-k} = z^{-m} \mathcal{Z}\{x[k]\} \end{aligned}$$

利用以上兩種運算於(20)式之 DT 系統可得

$$(44) \quad \begin{aligned} Y(z) + a_{n-1}z^{-1}Y(z) + \dots + a_1z^{-(n-1)}Y(z) + a_0z^{-n}Y(z) \\ = b_nU(z) + b_{n-1}z^{-1}U(z) + \dots + b_1z^{-(n-1)}U(z) + b_0z^{-n}U(z) \end{aligned}$$

其中  $\mathcal{Z}\{y[k]\} = Y(z)$ ， $\mathcal{Z}\{u[k]\} = U(z)$ ，經整理後可得轉移函數如下：

$$(45) \quad H(z) = \frac{Y(z)}{U(z)} = \frac{b_n + b_{n-1}z^{-1} + \dots + b_1z^{-(n-1)} + b_0z^{-n}}{1 + a_{n-1}z^{-1} + \dots + a_1z^{-(n-1)} + a_0z^{-n}}$$

或者是

$$(46) \quad H(z) = \frac{b_n z^n + b_{n-1} z^{n-1} + \cdots + b_1 z + b_0}{z^n + a_{n-1} z^{n-1} + \cdots + a_1 z + a_0}$$

其分母即系統之特徵多項式，表為

$$(47) \quad p(z) = z^n + a_{n-1} z^{n-1} + \cdots + a_1 z + a_0$$

根據特徵方程式  $p(z)=0$  可求得的  $n$  個極點，這些極點的位置與系統的穩定性息息相關。對於穩定的 CT 系統  $H(s)$  而言，其極點都必須落在  $s$ -平面的左半面，由(26)式的對應關係  $z = e^{sT}$  可推得：若  $H(z)$  為穩定的 DT 系統，則所有的極點都必須落在  $z$ -平面的單位圓內。

在數學上已經證明反  $z$ -轉換(inverse  $z$ -transform)如下所示：

$$(48) \quad x(k) = \mathcal{Z}^{-1}\{X(z)\} = \frac{1}{2\pi j} \oint_C X(z) z^{k-1} dz$$

其中積分迴圈  $C$  必須落在  $X(z)$  的收斂範圍，此式之證明請參考複變教材。