Modulation

Shin-ichi YOSHIMOTO

2023/8/17

Contents

第1章	変調 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	-
1.1	定義とベクトル表記・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	E
1.2	線形システムを介した伝送・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	-
1.3	Pedersen Model · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	6
1.3.1	Modulation Transfer Function • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	6
1.3.2	空洞共振器への適用 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	11
付録 A	信号解析・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	13
A.1	アナログ信号とシステム ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	13
A.2	周波数伝達関数・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	14
A.2.1	部分分数展開を用いたラプラス逆変換の計算・・・・・・・・・・・・・・・・・	14
付録 B		15
B.1	Pedersen Model · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	16
B.1.1	空洞を介した位相、振幅、チューニング伝送 ・・・・・・・・・・・・・・・・	16

第1章 変調

1.1 定義とベクトル表記

高周波の搬送波で情報を伝送するには変調が必要である。実際、信号が時間の純粋な正弦関数から外れるたびに変調が行われる。

振幅 (a(t)) と位相 (p(t)) で変調された ω_c における搬送波正弦波の時間依存性は次式で表される:

$$x(t) = \operatorname{Re}\left\{\hat{X}(1+a(t))e^{j(\omega_c t + \phi(t))}\right\}$$
(1.1)

純粋な正弦波変調の場合:

$$a(t) = \hat{a}\cos\omega_{AM}t\tag{1.2}$$

$$\phi(t) = \hat{\phi}\sin\omega_{PM}t\tag{1.3}$$

$$x(t) = \operatorname{Re}\left\{\hat{X}(1 + \hat{a}\cos\omega_{\text{AM}}t)e^{j(\omega_{c}t + \hat{\phi}\sin\omega_{\text{PM}}t)}\right\}$$
(1.4)

変調の振幅が小さい場合、便利な近似式は:

$$x(t) \approx \text{Re}\left\{\hat{X}(1+\hat{a}\cos\omega_{AM}t)(1+j\hat{\phi}\sin\omega_{PM}t)e^{j\omega_{c}t}\right\}$$
 (1.5)

この式は次のように再構成できる:

$$x(t) \approx \operatorname{Re}\left\{\hat{X}\left[e^{j\omega_{c}t} + \frac{\hat{a}}{2}\left(e^{j(\omega_{c}+\omega_{AM})t} + e^{j(\omega_{c}-\omega_{AM})t}\right) + \frac{\hat{\phi}}{2}\left(e^{j(\omega_{c}+\omega_{PM})t} - e^{j(\omega_{c}-\omega_{PM})t}\right)\right]\right\}$$
(1.6)

1.2 線形システムを介した伝送

入力信号 x(t) の変調振幅が小さい場合、式 (1.6) を用いることができ、システムは線形なので、 出力信号 y(t) は、それぞれの異なる周波数の重ね合わせとして書くことができる。

$$y(t) = \hat{X} \operatorname{Re} \left\{ \left[H(j\omega_c) e^{j\omega_c} t + \frac{\hat{a}}{2} \left[H(j(\omega_c + \omega_{AM})) e^{j(\omega_c + \omega_{AM})t} + H(j(\omega_c - \omega_{AM})) e^{j(\omega_c - \omega_{AM})t} \right] + \frac{\hat{\phi}}{2} \left[H(j(\omega_c + \omega_{PM})) e^{j(\omega_c + \omega_{PM})t} - H(j(\omega_c - \omega_{PM})) e^{j(\omega_c - \omega_{PM})t} \right] \right] \right\}$$
(1.7)

これは次のように書ける、

$$y(t) = \hat{X} \operatorname{Re} \left\{ H(j\omega_c) e^{j\omega_c} t \left[1 + \frac{\hat{a}}{2} \left[\frac{H(j(\omega_c + \omega_{AM}))}{H(j\omega_c)} e^{j\omega_{AM}t} + \frac{H(j(\omega_c - \omega_{AM}))}{H(j\omega_c)} e^{-j\omega_{AM}t} \right] + \frac{\hat{\phi}}{2} \left[\frac{H(j(\omega_c + \omega_{PM}))}{H(j\omega_c)} e^{j\omega_{PM}t} - \frac{H(j(\omega_c - \omega_{PM}))}{H(j\omega_c)} e^{-j\omega_{PM}t} \right] \right] \right\}$$
(1.8)

ここで、

$$G_s(j\omega) = \frac{1}{2} \left[\frac{H(j(\omega + \omega_c))}{H(j\omega_c)} + \frac{H(j(\omega - \omega_c))}{H(-j\omega_c)} \right]$$
(1.9)

$$G_c(j\omega) = \frac{j}{2} \left[\frac{H(j(\omega + \omega_c))}{H(j\omega_c)} - \frac{H(j(\omega - \omega_c))}{H(-j\omega_c)} \right]$$
(1.10)

と定義すると、

$$G_s(j\omega) + jG_c(j\omega) = \frac{H(j(\omega - \omega_c))}{H(-j\omega)}$$
 (1.11)

$$G_s(j\omega) - jG_c(j\omega) = \frac{H(j(\omega + \omega_c))}{H(j\omega)}$$
(1.12)

1.3 Pedersen Model

1.3.1 Modulation Transfer Function

振幅変調 (AM) や位相変調 (PM) された正弦波信号を伝達関数 H(s) を持つシステムを介した場合、出力信号も一般に振幅変調と位相変調の両方を受けることになる。このようなシステムの完全な特性評価には、システムの伝達関数 H(s) から導き出すことができる次の 4 つの異なる変調伝達関数 (Modulation Transfer Function) を求める必要がある。(Fig.1.1)

- 1. 入力の振幅変調が出力の振幅を変調する伝達関数 : $G_{aa}(s)$
- 2. 入力の位相変調が出力の位相を変調する伝達関数 : $G_{pp}(s)$
- 3. 入力の振幅変調が出力の位相を変調する伝達関数 : $G_{ap}(s)$
- 4. 入力の位相変量が出力の振幅を変調する伝達関数 : $G_{pa}(s)$

変調の振幅が十分小さい場合、変調の伝送は線形であり、次のようにして求めることができる。

最初に、入力信号の振幅のみが $a_i(t)$ で変調された場合を考える。このとき、入力信号 x(t) は次のようにあらわせる。

$$x(t) = \operatorname{Re}\left\{\hat{X}(1 + a_i(t))e^{j\omega_c t}\right\}$$
$$= \hat{X}\left\{\cos \omega_c t + a_i(t)\cos \omega_c t\right\}$$
(1.13)

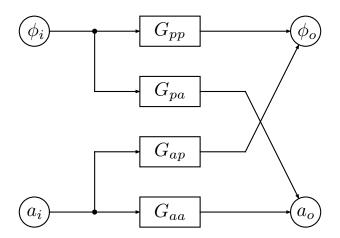


Fig. 1.1 Modulation Transfer Function.

出力信号 y(t) は $a_i(t)$ によって振幅だけでなく位相も変調され、

$$y(t) = \text{Re}\left\{\hat{Y}(1 + a_{o,a}(t))e^{j(\omega_c t + \phi_0 + \phi_{o,a}(t))}\right\}$$
(1.14)

と表すことができる。この時、変調伝達関数 $G_{aa}(s)$, $G_{ap}(s)$ は、次のように定義される。

$$G_{aa}(s) = \frac{\hat{a}_{o,a}(s)}{\hat{a}_{i}(s)}, \quad G_{ap}(s) = \frac{\hat{\phi}_{o,a}(s)}{\hat{a}_{i}(s)}$$
 (1.15)

ここで、

$$\mathcal{L}[\cos \omega_c t] = \frac{1}{2} \mathcal{L}[(e^{j\omega_c t} + e^{-j\omega_c t})]$$

$$= \frac{1}{2} \left(\int_0^\infty e^{j\omega_c t} e^{-st} dt + \int_0^\infty e^{-j\omega_c t} e^{-st} dt \right)$$

$$= \frac{1}{2} \left(\int_0^\infty e^{-(s-j\omega_c)t} dt + \int_0^\infty e^{-(s+j\omega_c)t} dt \right)$$

$$= \frac{1}{2} \left(\left[\frac{e^{-(s-j\omega_c)t}}{-(s-j\omega_c)} \right]_0^\infty + \left[\frac{e^{-(s+j\omega_c)t}}{-(s+j\omega_c)} \right]_0^\infty \right)$$

$$= \frac{1}{2} \left(\frac{1}{s-j\omega_c} + \frac{1}{s+j\omega_c} \right) = \frac{s}{s^2 + \omega_c^2}$$
(1.16)

また、 $\mathcal{L}{a_i(t)} = \hat{a}_i(s)$ とすると、

$$\mathcal{L}[a_i(t)\cos\omega_c t] = \frac{1}{2}\mathcal{L}[(a_i(t)e^{j\omega_c t} + a_i(t)e^{-j\omega_c t})]$$

$$= \frac{1}{2}\left(\int_0^\infty a_i(t)e^{j\omega_c t}e^{-st}dt + \int_0^\infty a_i(t)e^{-j\omega_c t}e^{-st}dt\right)$$

$$= \frac{1}{2}\left(\int_0^\infty a_i(t)e^{-(s-j\omega_c)t}dt + \int_0^\infty a_i(t)e^{-(s+j\omega_c)t}dt\right)$$

$$= \frac{1}{2}\{\hat{a}_i(s-j\omega_c) + \hat{a}_i(s+j\omega_c)\}$$
(1.17)

 $X(s) = \mathcal{L}\{x(t)\}$ とし、(1.13) をラプラス変換すると、

$$X(s) = \frac{\hat{X}}{2} \left\{ \frac{2s}{s^2 + \omega_c^2} + a_i(s - j\omega_c) + a_i(s + j\omega_c) \right\}$$
 (1.18)

一方、出力信号 y(t) は $a_o \ll 1$, $\phi_o \ll 1$ の場合、以下のように近次できる。

$$y(t) \simeq \operatorname{Re}\left\{\hat{Y}(1+a_{o,a}(t))(1+j\phi_{o,a}(t))e^{j(\omega_{c}t+\phi_{o})}\right\}$$

$$= \operatorname{Re}\left\{\hat{Y}(1+a_{o,a}(t)+j\phi_{o,a}(t)+j\underbrace{a_{o,a}(t)\phi_{o,a}(t)}_{0})e^{j(\omega_{c}t+\phi_{0})}\right\}$$

$$\simeq \operatorname{Re}\left\{\hat{Y}(1+a_{o,a}(t)+j\phi_{o,a}(t))(\cos(\omega_{c}t+\phi_{0})+j\sin(\omega_{c}+\phi_{0}))\right\}$$

$$= \hat{Y}\left\{\cos(\omega_{c}t+\phi_{o})+a_{o}(t)\cos(\omega_{c}t+\phi_{o})-\phi_{o}(t)\sin(\omega_{c}t+\phi_{o})\right\}$$
(1.19)

ここで、

$$\mathcal{L}[\cos(\omega_c t + \phi_o)] = \frac{1}{2} \mathcal{L}[(e^{j(\omega_c t + \phi_o)} + e^{-j(\omega_c t + \phi_o)})]$$

$$= \frac{1}{2} \left(\int_0^\infty e^{j(\omega_c t + \phi_o)} e^{-st} dt + \int_0^\infty e^{-j(\omega_c t + \phi_o)} e^{-st} dt \right)$$

$$= \frac{e^{j\phi_o}}{2} \int_0^\infty e^{-(s-j\omega_c)t} dt + \frac{e^{-j\phi_o}}{2} \int_0^\infty e^{-(s+j\omega_c)t} dt$$

$$= \frac{e^{j\phi_o}}{2} \left[\frac{e^{-(s-j\omega_c)t}}{-(s-j\omega_c)} \right]_0^\infty + \frac{e^{-j\phi_o}}{2} \left[\frac{e^{-(s+j\omega_c)t}}{-(s+j\omega_c)} \right]_0^\infty$$

$$= \frac{1}{2} \left(\frac{e^{j\phi_o}}{s-j\omega_c} + \frac{e^{-j\phi_o}}{s+j\omega_c} \right) = \frac{\cos\phi_o s - \omega_c \sin\phi_o}{s^2 + \omega_c^2}$$

$$(1.20)$$

また、 $\mathcal{L}\{a_{o,a}(t)\}=\hat{a}_{o,a}(s),\ \mathcal{L}\{\phi_{o,a}(t)\}=\hat{\phi}_{o,a}(s)$ とすると、

$$\mathcal{L}[a_{o,a}(t)\cos(\omega_{c}t + \phi_{o})] = \frac{1}{2}\mathcal{L}[(a_{o,a}(t)e^{j(\omega_{c}t + \phi_{o})} + a_{o,a}(t)e^{-j(\omega_{c}t + \phi_{o})})]
= \frac{1}{2}\left(\int_{0}^{\infty} a_{o,a}(t)e^{j(\omega_{c}t + \phi_{o})}e^{-st}dt + \int_{0}^{\infty} a_{o,a}(t)e^{-j(\omega_{c}t + \phi_{o})}e^{-st}dt\right)
= \frac{e^{j\phi_{o}}}{2}\int_{0}^{\infty} a_{o,a}(t)e^{-(s-j\omega_{c})t}dt + \frac{e^{-j\phi_{o}}}{2}\int_{0}^{\infty} a_{o,a}(t)e^{-(s+j\omega_{c})t}dt
= \frac{1}{2}\left\{e^{j\phi_{o}}\hat{a}_{o,a}(s - j\omega_{c}) + e^{-j\phi_{o}}\hat{a}_{o,a}(s + j\omega_{c})\right\}$$
(1.21)

$$\mathcal{L}[\phi_{o,a}(t)\sin(\omega_c t + \phi_o)] = \frac{1}{2j}\mathcal{L}[(\phi_{o,a}(t)e^{j(\omega_c t + \phi_o)} - \phi_{o,a}(t)e^{-j(\omega_c t + \phi_o)})]$$

$$= \frac{1}{2j}\left(\int_0^\infty \phi_{o,a}(t)e^{j(\omega_c t + \phi_o)}e^{-st}dt - \int_0^\infty \phi_{o,a}(t)e^{-j(\omega_c t + \phi_o)}e^{-st}dt\right)$$

$$= \frac{e^{j\phi_o}}{2j}\int_0^\infty \phi_{o,a}(t)e^{-(s-j\omega_c)t}dt - \frac{e^{-j\phi_o}}{2j}\int_0^\infty \phi_{o,a}(t)e^{-(s+j\omega_c)t}dt$$

$$= -\frac{j}{2}\left\{e^{j\phi_o}\hat{\phi}_{o,a}(s - j\omega_c) - e^{-j\phi_o}\hat{\phi}_{o,a}(s + j\omega_c)\right\}$$

$$(1.22)$$

したがって、 $Y(s) = \mathcal{L}{y(t)}$ とし (1.19) をラプラス変換すると、

$$Y(s) = \frac{\hat{Y}}{2} \left[\frac{2(\cos\phi_{o}s - \omega_{c}\sin\phi_{o})}{s^{2} + \omega_{c}^{2}} + e^{j\phi_{0}}\hat{a}_{o,a}(s - j\omega_{c}) + e^{-j\phi_{0}}\hat{a}_{o,a}(s + j\omega_{c}) + j\left\{ e^{j\phi_{0}}\hat{\phi}_{o,a}(s - j\omega_{c}) - e^{-j\phi_{0}}\hat{\phi}_{o,a}(s + j\omega_{c}) \right\} \right]$$
(1.23)

ここで、(1.15) より(1.23) は

$$\begin{split} Y(s) &= \frac{\hat{Y}}{2} \left[\frac{2(\cos\phi_o s - \omega_c \sin\phi_o)}{s^2 + \omega_c^2} \right. \\ &+ e^{j\phi_0} G_{aa}(s-j\omega_c) \hat{a}_i(s-j\omega_c) + e^{-j\phi_0} G_{aa}(s+j\omega_c) \hat{a}_i(s+j\omega_c) \\ &+ j \left\{ e^{j\phi_0} G_{ap}(s-j\omega_c) \hat{a}_i(s-j\omega_c) - e^{-j\phi_0} G_{ap}(s+j\omega_c) \hat{a}_i(s+j\omega_c) \right\} \right] \end{split}$$

したがって、

$$Y(s) = \frac{\hat{Y}}{2} \left[\frac{2(\cos\phi_0 s - \omega_c \sin\phi_0)}{s^2 + \omega_c^2} + e^{j\phi_0} \{ G_{aa}(s - j\omega_c) + jG_{ap}(s - j\omega_c) \} \hat{a}_i(s - j\omega_c) + e^{-j\phi_0} \{ G_{aa}(s + j\omega_c) - jG_{ap}(s + j\omega_c) \} \hat{a}_i(s + j\omega_c) \right]$$
(1.24)

ここでY(s) = H(s)X(s) より、(1.18) は、

$$Y(s) = \frac{\hat{X}H(s)}{2} \left[\frac{2s}{(s^2 + \omega_c^2)^2} + \hat{a}_i(s - j\omega_c) + \hat{a}_i(s + j\omega_c) \right]$$
(1.25)

(1.24) と (1.25) で係数を比較すると、

$$\hat{Y}(\cos\phi_0 s - \omega_c \sin\phi_0) = \hat{X}H(s)s \tag{1.26}$$

$$G_{aa}(s - j\omega_c) + jG_{ap}(s - j\omega_c) = \frac{\hat{X}}{\hat{Y}}e^{-j\phi_0}H(s)$$

$$G_{aa}(s + j\omega_c) - jG_{ap}(s + j\omega_c) = \frac{\hat{X}}{\hat{Y}}e^{j\phi_0}H(s)$$
(1.27)

(1.26) で、 $s = \pm j\omega_c$ の時を考えると、

$$H(\pm j\omega_c) = \frac{\hat{Y}}{\hat{X}}e^{\pm j\phi_0} \tag{1.28}$$

(1.27) $\geq (1.28)$ \downarrow \downarrow \downarrow

$$G_{aa}(s - j\omega_c) + jG_{ap}(s - j\omega_c) = \frac{H(s)}{H(j\omega_c)}$$

$$G_{aa}(s + j\omega_c) - jG_{ap}(s + j\omega_c) = \frac{H(s)}{H(-j\omega_c)}$$
(1.29)

以上より、入力の振幅変調に関する変調伝達関数 $G_{aa}(s)$, $G_{ap}(s)$ は、

$$G_{aa}(s) = \frac{1}{2} \left\{ \frac{H(s+j\omega_c)}{H(j\omega_c)} + \frac{H(s-j\omega_c)}{H(-j\omega_c)} \right\} = G_s(s)$$

$$G_{ap}(s) = \frac{-j}{2} \left\{ \frac{H(s+j\omega_c)}{H(j\omega_c)} - \frac{H(s-j\omega_c)}{H(-j\omega_c)} \right\} = G_c(s)$$

$$(1.30)$$

今度は、入力信号の位相のみが $\phi_i(t)$ で変調された信号を考えると、

$$x(t) = \operatorname{Re}\{\hat{X}e^{j(\omega_c t + \phi_i(t))}\}$$
(1.31)

出力信号は先程と同様に考えると、

$$y(t) = \text{Re}\{\hat{Y}(1 + a_{o,p}(t))e^{j(\omega_c t + \phi_0 + \phi_{o,p}(t))}\}$$
(1.32)

入力の位相変調に関する変調伝達関数 $G_{pp}(s)$, $G_{pa}(s)$ は、

$$G_{pp}(s) = \frac{\hat{\phi}_{o,p}(s)}{\hat{\phi}_{i}(s)}, \quad G_{pa}(s) = \frac{\hat{a}_{o,p}(s)}{\hat{\phi}_{i}(s)}$$
 (1.33)

(1.31) は、 $\phi_i(t) \ll 1$ の時、

$$x(t) = \operatorname{Re}\{\hat{X}e^{j(\omega_{c}t + \phi_{i}(t))}\}$$

$$\simeq \operatorname{Re}\{\hat{X}(1 + j\phi_{i}(t))e^{j\omega_{c}t}\}$$

$$= \hat{X}(\cos \omega_{c}t - \phi_{i}(t)\sin \omega_{c}t)$$
(1.34)

(1.34) をラプラス変換すると、

$$X(s) = \hat{X} \left[\frac{s}{s^2 + \omega_c^2} + j \left\{ \hat{\phi}_i(s - j\omega_c) - \hat{\phi}_i(s + j\omega_c) \right\} \right]$$
 (1.35)

(1.23) と同様にして (1.32) もラプラス変換すると、

$$Y(s) = \frac{\hat{Y}}{2} \left[\frac{2(\cos\phi_0 s - \omega_c \sin\phi_0)}{s^2 + \omega_c^2} + e^{j\hat{\phi}_0} a_{o,p}(s - j\omega_c) + e^{-j\phi_0} \hat{a}_{o,p}(s + j\omega_c) + j \left\{ e^{j\phi_0} \hat{\phi}_{o,p}(s - j\omega_c) - e^{-j\phi_0} \hat{\phi}_{o,p}(s + j\omega_c) \right\} \right]$$
(1.36)

同様に (1.36) は

$$Y(s) = \frac{\hat{Y}}{2} \left[\frac{2(\cos\phi_0 s - \omega_c \sin\phi_0)}{s^2 + \omega_c^2} + e^{j\phi_0} \{ G_{pa}(s - j\omega_c) + jG_{pp}(s - j\omega_c) \} \hat{\phi}_i(s - j\omega_c) + e^{-j\phi_0} \{ G_{pa}(s + j\omega_c) - jG_{pp}(s + j\omega_c) \} \hat{\phi}_i(s + j\omega_c) \right]$$
(1.37)

ここでY(s) = H(s)X(s) より、

$$Y(s) = \frac{\hat{X}H(s)}{2} \left[\frac{2s}{s^2 + \omega_c^2} + j \left\{ \hat{\phi}_i(s - j\omega_c) - \hat{\phi}_i(s + j\omega_c) \right\} \right]$$
(1.38)

(1.37) と (1.38) で係数を比較すし、(1.28) を使うと、

$$G_{pa}(s - j\omega_c) + jG_{pp}(s - j\omega_c) = j\frac{H(s)}{H(j\omega_c)}$$

$$G_{pa}(s + j\omega_c) - jG_{pp}(s + j\omega_c) = -j\frac{H(s)}{H(-j\omega_c)}$$
(1.39)

したがって、

$$G_{pa}(s) + jG_{pp}(s) = j\frac{H(s+j\omega_c)}{H(j\omega_c)}$$

$$G_{pa}(s) - jG_{pp}(s) = -j\frac{H(s-j\omega_c)}{H(-j\omega_c)}$$
(1.40)

以上の結果から、変調伝達関数は以下の様になる。

$$G_{aa}(s) = G_{pp}(s) = \frac{1}{2} \left\{ \frac{H(s + j\omega_c)}{H(j\omega_c)} + \frac{H(s - j\omega_c)}{H(-j\omega_c)} \right\} = G_s(s)$$

$$G_{ap}(s) = -G_{pa}(s) = \frac{j}{2} \left\{ \frac{H(s + j\omega_c)}{H(j\omega_c)} - \frac{H(s - j\omega_c)}{H(-j\omega_c)} \right\} = G_c(s)$$
(1.41)

1.3.2 空洞共振器への適用

$$Z(s) = \frac{2\sigma R_s}{s^2 + 2\sigma s + \omega_r^2} \tag{1.42}$$

$$G_{aa}(s) = G_{pp} = \frac{\sigma^2(1 + \tan^2 \phi_z) + \sigma s}{s^2 + 2\sigma s + \sigma^2(1 + \tan^2 \phi_z)}$$
(1.43)

$$G_{pa}(s) = -G_{ap} = \frac{\sigma \tan \phi_z s}{s^2 + 2\sigma s + \sigma^2 (1 + \tan^2 \phi_z)}$$
(1.44)

付録 A 信号解析

A.1 アナログ信号とシステム

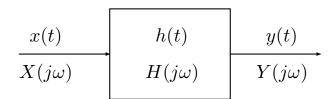


Fig. A.1 System Function.

Convolution

$$y(t) = x(t) * h(t)$$
(A.1)

$$= \int_{-\infty}^{\infty} x(\tau)h(t-\tau)d\tau \tag{A.2}$$

$$= \int_{-\infty}^{\infty} x(t-\tau)h(\tau)d\tau \tag{A.3}$$

入力信号を $x(t) = e^{j\omega t}$ とすると

$$y(t) = \int_{-\infty}^{\infty} e^{j\omega(t-\tau)} h(\tau) d\tau$$
 (A.4)

$$=e^{j\omega t}\int_{-\infty}^{\infty}e^{-j\omega\tau}h(\tau)d\tau\tag{A.5}$$

ここで、h(t) のフーリエ変換を $H(j\omega)$ とすると、

$$\mathcal{F}[h(t)] = H(j\omega) = \int_{-\infty}^{\infty} h(t)e^{-j\omega t}dt$$
 (A.6)

したがって、

$$y(t) = H(j\omega)e^{j\omega t} \tag{A.7}$$

係数 H(w) をシステム関数と呼びます。 (1-37) または (1-38) から決定できます。 (1-38) から H(w) を決定するには、入力 f(t)= ejor を適用します。関数 H(w) は、結果の応答 H(w)ewr の係数 と等しくなります。

A.2 周波数伝達関数

A.2.1 部分分数展開を用いたラプラス逆変換の計算

一般に、有理関数で表された伝達関数 G(s) は、

$$G(s) = K \frac{(s+z_1)(s+z_2)\dots(s+z_m)}{(s+p_1)(s+p_2)\dots(s+p_n)}$$
(A.8)

入力を、 $u(t) = e^{j\omega t}$ とすると、ラプラス変換は、次式で与えられる。

$$U(s) = \mathcal{L}[u(t)] = \mathcal{L}[e^{j\omega t}] = \frac{1}{s - i\omega}$$
(A.9)

したがって、出力 $Y(s) = \mathcal{L}[y(t)]$ は、次のように部分分数展開できる。

$$Y(s) = G(s)U(s) = \frac{k(s - z_1)(s - z_2)\dots(s - z_m)}{(s - p_1)(s - p_2)\dots(s - p_n)} \frac{1}{s - j\omega}$$
$$= \frac{k_1}{s - p_1} + \frac{k_2}{s - p_2} + \dots + \frac{k_n}{s - p_n} + \frac{a}{s - j\omega}$$

ただし、

$$k_{i} = \lim_{s \to p_{i}} (s - p_{i})G(s) \frac{s}{s - j\omega}$$

$$a = \lim_{s \to j\omega} (s - j\omega)G(s) \frac{1}{s - j\omega} = \lim_{s \to j\omega} G(s) \cdot 1 = G(j\omega)$$
(A.10)

したがって、出力はY(s)を逆ラプラス変換して次式で求められる。

$$y(t) = k_1 e^{p_1 t} + k_2 e^{p_2 t} + \dots + k_n e^{p_n t} + a e^{j \omega t}$$
(A.11)

極の実部は負であるから、定常状態では次式で与えられる。

$$y(t) = ae^{j\omega t} = G(j\omega)e^{j\omega t} \tag{A.12}$$

付録 B ラプラス変換

$$\mathcal{L}[\cos \omega_c t] = \frac{1}{2} \mathcal{L}[(e^{j\omega_c t} + e^{-j\omega_c t})]$$

$$= \frac{1}{2} \left(\int_0^\infty e^{j\omega_c t} e^{-st} dt + \int_0^\infty e^{-j\omega_c t} e^{-st} dt \right)$$

$$= \frac{1}{2} \left(\int_0^\infty e^{-(s-j\omega_c)t} dt + \int_0^\infty e^{-(s+j\omega_c)t} dt \right)$$

$$= \frac{1}{2} \left(\left[\frac{e^{-(s-j\omega_c)t}}{-(s-j\omega_c)} \right]_0^\infty + \left[\frac{e^{-(s+j\omega_c)t}}{-(s+j\omega_c)} \right]_0^\infty \right)$$

$$= \frac{1}{2} \left(\frac{1}{s-j\omega_c} + \frac{1}{s+j\omega_c} \right) = \frac{s}{s^2 + \omega_c^2}$$
(B.1)

$$\mathcal{L}[\cos(\omega_c t + \phi_o)] = \frac{1}{2} \mathcal{L}[(e^{j(\omega_c t + \phi_o)} + e^{-j(\omega_c t + \phi_o)})]$$

$$= \frac{1}{2} \left(\int_0^\infty e^{j(\omega_c t + \phi_o)} e^{-st} dt + \int_0^\infty e^{-j(j\omega_c t + \phi_o)} e^{-st} dt \right)$$

$$= \frac{e^{j\phi_o}}{2} \int_0^\infty e^{-(s-j\omega_c)t} dt + \frac{e^{-j\phi_o}}{2} \int_0^\infty e^{-(s+j\omega_c)t} dt$$

$$= \frac{e^{j\phi_o}}{2} \left[\frac{e^{-(s-j\omega_c)t}}{-(s-j\omega_c)} \right]_0^\infty + \frac{e^{-j\phi_o}}{2} \left[\frac{e^{-(s+j\omega_c)t}}{-(s+j\omega_c)} \right]_0^\infty$$

$$= \frac{1}{2} \left(\frac{e^{j\phi_o}}{s-j\omega_c} + \frac{e^{-j\phi_o}}{s+j\omega_c} \right) = \frac{\cos\phi_o s - \omega_c \sin\phi_o}{s^2 + \omega_c^2} \tag{B.2}$$

$$\mathcal{L}[a_i(t)\cos\omega_c t] = \frac{1}{2}\mathcal{L}[(a_i(t)e^{j\omega_c t} + a_i(t)e^{-j\omega_c t})]$$

$$= \frac{1}{2}\left(\int_0^\infty a_i(t)e^{j\omega_c t}e^{-st}dt + \int_0^\infty a_i(t)e^{-j\omega_c t}e^{-st}dt\right)$$

$$= \frac{1}{2}\left(\int_0^\infty a_i(t)e^{-(s-j\omega_c)t}dt + \int_0^\infty a_i(t)e^{-(s+j\omega_c)t}dt\right)$$

$$= \frac{1}{2}\{\hat{a}_i(s-j\omega_c) + \hat{a}_i(s+j\omega_c)\}$$
(B.3)

$$\mathcal{L}\{a_{o,a}(t)\} = \hat{a}_{o,a}(s), \ \mathcal{L}\{\phi_{o,a}(t)\} = \hat{\phi}_{o,a}(s)$$
 とすると、

$$\mathcal{L}[a_{o,a}(t)\cos(\omega_{c}t + \phi_{o})] = \frac{1}{2}\mathcal{L}[(a_{o,a}(t)e^{j(\omega_{c}t + \phi_{o})} + a_{o,a}(t)e^{-j(\omega_{c}t + \phi_{o})})]
= \frac{1}{2}\left(\int_{0}^{\infty} a_{o,a}(t)e^{j(\omega_{c}t + \phi_{o})}e^{-st}dt + \int_{0}^{\infty} a_{o,a}(t)e^{-j(\omega_{c}t + \phi_{o})}e^{-st}dt\right)
= \frac{e^{j\phi_{o}}}{2}\int_{0}^{\infty} a_{o,a}(t)e^{-(s-j\omega_{c})t}dt + \frac{e^{-j\phi_{o}}}{2}\int_{0}^{\infty} a_{o,a}(t)e^{-(s+j\omega_{c})t}dt
= \frac{1}{2}\left\{e^{j\phi_{o}}\hat{a}_{o,a}(s - j\omega_{c}) + e^{-j\phi_{o}}\hat{a}_{o,a}(s + j\omega_{c})\right\}$$
(B.4)

$$\mathcal{L}[\phi_{o,a}(t)\sin(\omega_c t + \phi_o)] = \frac{1}{2j}\mathcal{L}[(\phi_{o,a}(t)e^{j(\omega_c t + \phi_o)} - \phi_{o,a}(t)e^{-j(\omega_c t + \phi_o)})]$$

$$= \frac{1}{2j}\left(\int_0^\infty \phi_{o,a}(t)e^{j(\omega_c t + \phi_o)}e^{-st}dt - \int_0^\infty \phi_{o,a}(t)e^{-j(\omega_c t + \phi_o)}e^{-st}dt\right)$$

$$= \frac{e^{j\phi_o}}{2j}\int_0^\infty \phi_{o,a}(t)e^{-(s-j\omega_c)t}dt - \frac{e^{-j\phi_o}}{2j}\int_0^\infty \phi_{o,a}(t)e^{-(s+j\omega_c)t}dt$$

$$= -\frac{j}{2}\left\{e^{j\phi_o}\hat{\phi}_{o,a}(s - j\omega_c) - e^{-j\phi_o}\hat{\phi}_{o,a}(s + j\omega_c)\right\} \tag{B.5}$$

B.1 Pedersen Model

B.1.1 空洞を介した位相、振幅、チューニング伝送

位相および振幅が変調された正弦波信号は次のように表せる。 位相および振幅変調された正弦波信号を送信する場合:

 $a_i(t)$ で振幅変調され、 $\phi(t)$ で位相変調された角振動数 ω_c の正弦波信号は、次のように表される。

$$x(t) = \operatorname{Re}\left\{A_i(1 + a_i(t))e^{j(\omega_c t + \phi_i(t))}\right\}$$
(B.6)

 $a_i \ll 1$, $\phi_i \ll 1$ の場合、(B.6) は

$$x(t) \simeq \operatorname{Re}\left\{A_{i}(1+a_{i}(t))(1+j\phi_{i}(t))e^{j\omega_{c}t}\right\}$$

$$= \operatorname{Re}\left\{A_{i}(1+a_{i}(t)+j\phi_{i}(t)+j\underline{a_{i}(t)\phi_{i}(t)})e^{j\omega_{c}t}\right\}$$

$$\simeq \operatorname{Re}\left\{A_{i}(1+a_{i}(t)+j\phi_{i}(t))e^{j\omega_{c}t}\right\}$$

$$= \operatorname{Re}\left\{A_{i}(1+a_{i}(t)+j\phi_{i}(t))(\cos\omega_{c}t+j\sin\omega_{c}t)\right\}$$

$$= A_{i}(\cos\omega_{c}t+a_{i}(t)\cos\omega_{c}t-\phi(t)\sin\omega_{c}t) \tag{B.7}$$

ここで、

$$\mathcal{L}[\cos \omega_c t] = \frac{1}{2} \mathcal{L}[(e^{j\omega_c t} + e^{-j\omega_c t})]$$

$$= \frac{1}{2} \left(\int_0^\infty e^{j\omega_c t} e^{-st} dt + \int_0^\infty e^{-j\omega_c t} e^{-st} dt \right)$$

$$= \frac{1}{2} \left(\int_0^\infty e^{-(s-j\omega_c)t} dt + \int_0^\infty e^{-(s+j\omega_c)t} dt \right)$$

$$= \frac{1}{2} \left(\left[\frac{e^{-(s-j\omega_c)t}}{-(s-j\omega_c)} \right]_0^\infty + \left[\frac{e^{-(s+j\omega_c)t}}{-(s+j\omega_c)} \right]_0^\infty \right)$$

$$= \frac{1}{2} \left(\frac{1}{s-j\omega_c} + \frac{1}{s+j\omega_c} \right) = \frac{s}{s^2 + \omega_c^2}$$
(B.8)

また、 $\mathcal{L}{a_i(t)} = a_i(s)$ 、 $\mathcal{L}{\phi_i(t)} = \phi_i(s)$ とすると、

$$\mathcal{L}[a_i(t)\cos\omega_c t] = \frac{1}{2}\mathcal{L}[(a_i(t)e^{j\omega_c t} + a_i(t)e^{-j\omega_c t})]$$

$$= \frac{1}{2}\left(\int_0^\infty a_i(t)e^{j\omega_c t}e^{-st}dt + \int_0^\infty a_i(t)e^{-j\omega_c t}e^{-st}dt\right)$$

$$= \frac{1}{2}\left(\int_0^\infty a_i(t)e^{-(s-j\omega_c)t}dt + \int_0^\infty a_i(t)e^{-(s+j\omega_c)t}dt\right)$$

$$= \frac{a_i(s-j\omega_c) + a_i(s+j\omega_c)}{2}$$
(B.9)

$$\mathcal{L}[\phi_{i}(t)\sin\omega_{c}t] = \frac{1}{2j}\mathcal{L}[(\phi_{i}(t)e^{j\omega_{c}t} - \phi_{i}(t)e^{-j\omega_{c}t})]$$

$$= \frac{1}{2j}\left(\int_{0}^{\infty}\phi_{i}(t)e^{j\omega_{c}t}e^{-st}dt - \int_{0}^{\infty}\phi_{i}(t)e^{-j\omega_{c}t}e^{-st}dt\right)$$

$$= \frac{1}{2j}\left(\int_{0}^{\infty}\phi_{i}(t)e^{-(s-j\omega_{c})t}dt - \int_{0}^{\infty}\phi_{i}(t)e^{-(s+j\omega_{c})t}dt\right)$$

$$= \frac{\phi_{i}(s-j\omega_{c}) - \phi_{i}(s+j\omega_{c})}{2j}$$
(B.10)

以上より、 $X(s) = \mathcal{L}\{x(t)\}$ とし、(B.7) をラプラス変換すると、

$$X(s) = \frac{A_i}{2} \left\{ \frac{2s}{s^2 + \omega_c^2} + a_i(s - j\omega_c) + j\phi_i(s - j\omega_c) + a_i(s + j\omega_c) - j\phi_i(s + j\omega_c) \right\}$$
(B.11)

伝達関数 H(s) を介して、出力される信号 y(t) は一般的に振幅と位相の両方は変調され、次の様に表せる。

$$y(t) = \operatorname{Re}\left\{A_o(1 + a_o(t))e^{j(\omega_c t + \phi_z + \phi_o(t))}\right\}$$
(B.12)

 $a_o \ll 1, \phi_o \ll 1$ の場合、(B.12) は

$$y(t) \simeq \operatorname{Re}\left\{A_{o}(1+a_{o}(t))(1+j\phi_{o}(t))e^{j(\omega_{c}t+\phi_{z})}\right\}$$

$$= \operatorname{Re}\left\{A_{i}(1+a_{o}(t)+j\phi_{o}(t)+j\underline{a_{o}(t)\phi_{o}(t)})e^{j(\omega_{c}t+\phi_{z})}\right\}$$

$$\simeq \operatorname{Re}\left\{A_{o}(1+a_{o}(t)+j\phi_{o}(t))(\cos(\omega_{c}t+\phi_{z})+j\sin(\omega_{c}+\phi_{z}))\right\}$$

$$= A_{o}(\cos(\omega_{c}t+\phi_{z})+a_{o}(t)\cos(\omega_{c}t+\phi_{z})-\phi_{o}(t)\sin(\omega_{c}t+\phi_{z})) \tag{B.13}$$

ここで、

$$\mathcal{L}[\cos(\omega_c t + \phi_z)] = \frac{1}{2} \mathcal{L}[(e^{j(\omega_c t + \phi_z)} + e^{-j(\omega_c t + \phi_z)})]$$

$$= \frac{1}{2} \left(\int_0^\infty e^{j(\omega_c t + \phi_z)} e^{-st} dt + \int_0^\infty e^{-j(\omega_c t + \phi_z)} e^{-st} dt \right)$$

$$= \frac{e^{j\phi_z}}{2} \int_0^\infty e^{-(s-j\omega_c)t} dt + \frac{e^{-j\phi_z}}{2} \int_0^\infty e^{-(s+j\omega_c)t} dt$$

$$= \frac{e^{j\phi_z}}{2} \left[\frac{e^{-(s-j\omega_c)t}}{-(s-j\omega_c)} \right]_0^\infty + \frac{e^{-j\phi_z}}{2} \left[\frac{e^{-(s+j\omega_c)t}}{-(s+j\omega_c)} \right]_0^\infty$$

$$= \frac{1}{2} \left(\frac{e^{j\phi_z}}{s-j\omega_c} + \frac{e^{-j\phi_z}}{s+j\omega_c} \right) = \frac{\cos\phi_z s - \omega_c \sin\phi_z}{s^2 + \omega_c^2}$$
(B.14)

また、 $\mathcal{L}\{a_o(t)\}=a_o(s), \mathcal{L}\{\phi_o(t)\}=\phi_o(s)$ とすると、

$$\mathcal{L}[a_{o}(t)\cos(\omega_{c}t + \phi_{z})] = \frac{1}{2}\mathcal{L}[(a_{o}(t)e^{j(\omega_{c}t + \phi_{z})} + a_{o}(t)e^{-j(\omega_{c}t + \phi_{z})})]$$

$$= \frac{1}{2}\left(\int_{0}^{\infty} a_{o}(t)e^{j(\omega_{c}t + \phi_{z})}e^{-st}dt + \int_{0}^{\infty} a_{o}(t)e^{-j(\omega_{c}t + \phi_{z})}e^{-st}dt\right)$$

$$= \frac{e^{j\phi_{z}}}{2}\int_{0}^{\infty} a_{o}(t)e^{-(s-j\omega_{c})t}dt + \frac{e^{-j\phi_{z}}}{2}\int_{0}^{\infty} a_{o}(t)e^{-(s+j\omega_{c})t}dt$$

$$= \frac{e^{j\phi_{z}}}{2}a_{o}(s-j\omega_{c}) + \frac{e^{-j\phi_{z}}}{2}a_{o}(s+j\omega_{c})$$
(B.15)

$$\mathcal{L}[\phi_o(t)\sin(\omega_c t + \phi_z)] = \frac{1}{2j}\mathcal{L}[(\phi_o(t)e^{j(\omega_c t + \phi_z)} - \phi_o(t)e^{-j(\omega_c t + \phi_z)})]$$

$$= \frac{1}{2j}\left(\int_0^\infty \phi_o(t)e^{j(\omega_c t + \phi_z)}e^{-st}dt - \int_0^\infty \phi_o(t)e^{-j(\omega_c t + \phi_z)}e^{-st}dt\right)$$

$$= \frac{e^{j\phi_z}}{2j}\int_0^\infty \phi_o(t)e^{-(s-j\omega_c)t}dt - \frac{e^{-j\phi_z}}{2j}\int_0^\infty \phi_o(t)e^{-(s+j\omega_c)t}dt$$

$$= \frac{e^{j\phi_z}}{2j}\phi_o(s-j\omega_c) - \frac{e^{-j\phi_z}}{2j}\phi_o(s+j\omega_c)$$
(B.16)

以上より、 $Y(s) = \mathcal{L}\{y(t)\}$ とし、(B.13) をラプラス変換すると、

$$Y(s) = A_o \left[\frac{\cos \phi_z s - \omega_c \sin \phi_z}{s^2 + \omega_c^2} + \frac{e^{j\phi_z}}{2} \{ a_o(s - j\omega_c) + j\phi_o(s - j\omega_c) \} + \frac{e^{-j\phi_z}}{2} \{ a_o(s + j\omega_c) + j\phi_o(s + j\omega_c) \} \right]$$
(B.17)

ここで、

$$\begin{cases} a_o(s) = G_{aa}(s)a_i(s) + G_{pa}(s)\phi_i(s) \\ \phi_o(s) = G_{ap}(s)a_i(s) + G_{pp}(s)\phi_i(s) \end{cases}$$
(B.18)

より、(B.18)を(B.17)に代入すると、

$$Y(s) = \frac{A_o}{2} \left[\frac{2(\cos\phi_z s - \omega_c \sin\phi_z)}{s^2 + \omega_c^2} + e^{j\phi_z} \{ (G_{aa}(s - j\omega_c) + jG_{ap}(s - j\omega_c)) a_i (s - j\omega_c) + (G_{pa}(s - j\omega_c) + jG_{pp}(s - j\omega_c)) \} \phi_i (s - j\omega_c) + e^{-j\phi_z} \{ (G_{aa}(s + j\omega_c) - jG_{ap}(s + j\omega_c)) a_i (s + j\omega_c) + (G_{pa}(s + j\omega_c) - jG_{pp}(s + j\omega_c)) \} \phi_i (s - +j\omega_c) \right]$$
(B.19)

ここでY(s) = H(s)X(s) より、

$$Y(s) = \frac{A_i H(s)}{2} \left\{ \frac{2s}{s^2 + \omega_c^2} + a_i (s - j\omega_c) + j\phi_i (s - j\omega_c) + a_i (s + j\omega_c) - j\phi_i (s + j\omega_c) \right\}$$
(B.20)

(B.19) と (B.20) で係数を比較すると、

References

- [1] B.P. Lathi, Signals, systems and communication, Publ. John Wiley & Sons, 1965.
- [2] A. Papoulis, Signal analysis. New York: McGraw-Hill, 1977.
- [3] P.F. Panter, 'Modulation, Noise and Spectral Analysis', McGraw-Hill, 1966.
- [4] F. Pedersen, Beam Loading Effects in the CERN PS Booster, IEEE Trans. Nucl. Sci. 22, 3, June 1975.
- [5] S. Ninomiya, Beam Loading Effect on RF System in Proton Synchrotrons, KEK Report 89-18 (1989)
- [6] S. Simrock, Z. Geng, Low-Level Radio Frequency Systems, Springer (2022)
- [7] T. Schilcher Vector sum control of pulsed accelerating fields in Lorentz force detuned superconducting cavities (1998).
- [8] P. B. Wilson, High energy electron linacs; application to storage ring RF systems and linear colliders (1987)