

FM、PMの信号波動の式

PM: 位相変調 $f_{pm}(t) = A_c \cos\{\omega_c t + \theta_c + m_p s(t)\}$

FM: 周波数変調 $f_{fm}(t) = A_c \cos\{\omega_c t + \theta_c + m_f \int s(t) dt\}$

$s(t)$	信号波
ω_c	搬送波の角周波数
θ_c	搬送波の初期位相角
p	信号波の角周波数
m_p m_f	変調指数
$\Delta\omega$	最大周波数偏移

信号波 $s(t)$ を $\cos(pt)$ とすると

$$f_{pm}(t) = A_c \cos\{\omega_c t + \theta_c + m_p \cos(pt)\}$$

$$f_{fm}(t) = A_c \cos\{\omega_c t + \theta_c + m_f \int \cos(pt) dt\}$$

$$= A_c \cos\left\{\omega_c t + \theta_c + \frac{m_f}{p} \sin(pt)\right\}$$

$$= A_c \cos\{\omega_c t + \theta_c + m_f \sin(pt)\}$$

$\theta = \theta_c + \alpha$ ただし、 α は信号波の積分による定数

$2\pi f = \omega$

$m_f = \frac{m_f}{p}$

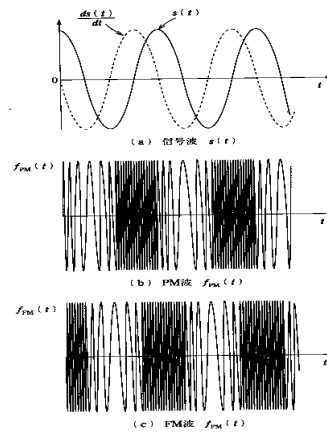
$= \frac{\Delta\omega}{p}$ ただし、単一正弦波余弦波の場合

波形でみるFM、PMの関係 (教科書p62)

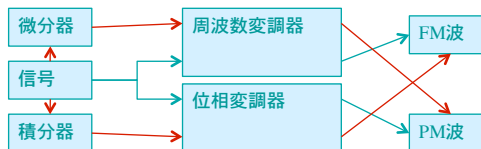
例: $s(t) = 1 \cdot \cos pt$ の場合

信号の時間微分波形が正→PM波が密
負→PM波が粗

信号の時間波形が正→FM波が密
負→FM波が粗



・信号の微分、積分によってFM、PM波を行き来できる。



ベッセル関数(p63~64)

$$f_{FM} = A_c \cos(\omega_c t + m_f \sin pt + \theta_c)$$

$$= A_c \{ \cos \omega_c t \cdot \cos(m_f \sin pt) - \sin \omega_c t \cdot \sin(m_f \sin pt) \} \quad \because \theta_c = 0 \text{として}$$

ベッセル関数: $J_n(m_f)$ を定義

$$\cos(m_f \sin pt) \rightarrow \sum_{n=-\infty}^{\infty} J_n(m_f) \cos npt$$

$$\sin(m_f \sin pt) \rightarrow \sum_{n=-\infty}^{\infty} J_n(m_f) \sin npt$$



$$f_{fm}(t) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} J_n(m_f) \cos\{(\omega_c + np)t\}$$

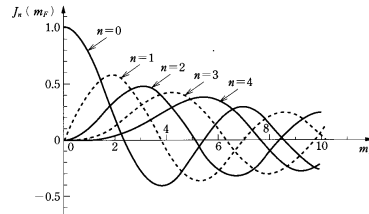


図 6.2 第 1 種ベッセル関数 $J_n(m_f)$

- FM波は振動しながら減衰するベッセル関数の級数展開で表せる。
 - 信号変調周波数pの整数倍に複数のスペクトルピークが現れる。
- ↓
- 変調指数を大きく取することで、帯域幅が広がる。

FM波のスペクトル(p63~p66)

- FM変調はベッセル関数の級数展開で表せる。

$$f_{fm}(t) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} J_n(m_f) \cos\{(\omega_c + np)t\}$$

狭帯域周波数変調

狭帯域の時は、 $J_0=1, J_1=m_f/2, J_n \approx 0$ と小さく無視できる。

$$= A_c \cos \omega_c t + \frac{m_f A_c}{2} \cos(\omega_c + p)t - \frac{m_f A_c}{2} \cos(\omega_c - p)t$$

- 周波数スペクトルはAMと相似形になる!
- 帯域 $B \approx 2p$

広帯域周波数変調

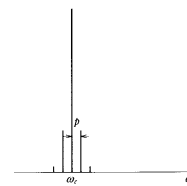
広帯域 ($m_f > 1$) の時、 $n \geq 2$ の項を無視できない。

- 周波数スペクトルは ω_c の両翼に信号周波数pだけ離れた無数のスペクトル成分が振動しながら、混じり合っって減衰していく
- 帯域 $B = 2(\Delta\omega + p) = 2(m_f + 1)p$

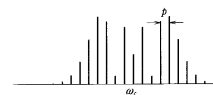
- pが小さく m_f が十分大きいときには

$$B \approx 2\Delta\omega$$

と近似できる



(a) $m_f = 0.5$



(b) $m_f = 5$

PM波のスペクトル (p65)

PM波はFM波に比べて $\pi/2$ 偏移している。

$$f_{fm}(t) = \cos\{\omega_c t + m_f \sin pt\}$$

$$f_{pm}(t) = \cos\{\omega_c t + m_p \cos(pt)\} = \cos\left\{\omega_c t + m_f \sin\left(pt + \frac{\pi}{2}\right)\right\}$$

よってPMをベッセル関数を用いて表すと

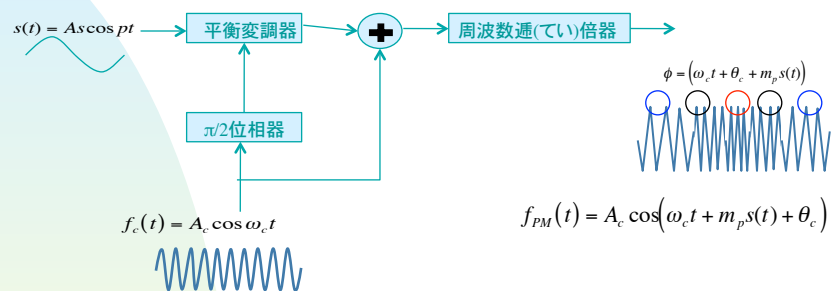
$$f_{pm}(t) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} J_n(m_f) \cos\left\{(\omega_c + np)t + n\frac{\pi}{2}\right\}$$

PMはFMのベッセル関数の級数展開の位相シフト版

- 狭帯域の時は、 $J_0=1, J_1=m_f/2, J_n \approx 0$ と小さく無視できる。
 $= A_c \cos \omega_c t + \frac{m_p A_c}{2} \cos\left(\omega_c + p\right)t + \frac{\pi}{2} + \frac{m_p A_c}{2} \cos\left(\omega_c - p\right)t + \frac{\pi}{2}$
- AM波スペクトル+位相ズレしたスペクトルになる!
- 帯域 $B \approx 2p$

PM変調送信回路 (p67)

・アームストロング方式



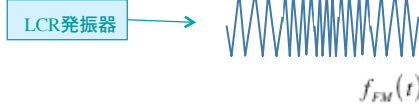
- ・平衡変調器でDSB信号生成(p56)
- ・位相ズレした搬送波(キャリア信号)を加算
- ↓
- ・DSB-SC変調+キャリアにより狭帯域PM波を作成
- ・変調指数をあげるため必要に応じて周波数を整数倍する。

FM変調送信回路(p67)

①直接変調法:LまたはCを電気的に変化させ周波数を直接変調

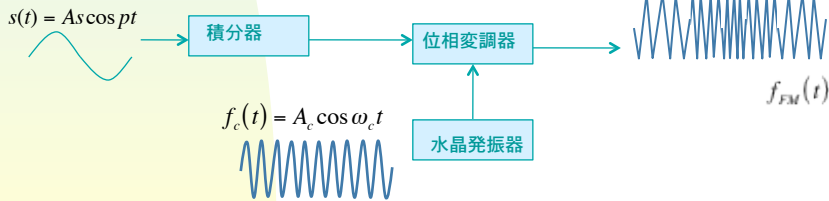
- 簡単!
- ・中心周波数はふらつく
- ・安定しにくい

$$f = \frac{1}{2\pi\sqrt{LC}} \quad C \propto 1 + mAs \cos pt$$



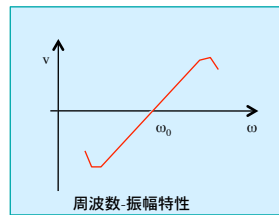
②間接変調法:信号を積分して位相変調する

- 式変形と同じ作業
- ・回路多数
- ・基準信号は安定

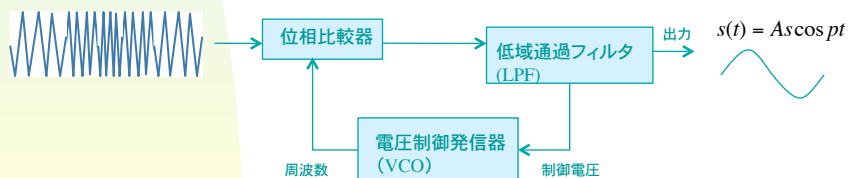


FM復調回路(教科書p69)

①周波数弁別器:
周波数の変化を電圧変化に変換
→PM,FM波をAM波に変換して復調



②PLL(位相同期ループ)検波回路
FM波とVCOの周波数、位相を比較
→ズレがあると電圧変化、電圧変化によりVCOが変化
→FM波とVCOが一致した時、出力が強度信号波になる。



FM:パワーと雑音の特徴(p71)

$$f_{fm}(t) = A_c \cos \left\{ \omega_c t + m_f \int s(t) dt \right\} = A_c \sum_{n=-\infty}^{\infty} J_n(m_f) \cos \{ (\omega_c + n\omega_m) t \}$$

- パワーは一定: 搬送波 P_c =信号 P_{FM}

$$P_{FM} = P_c + P_s = \frac{A_c^2}{2} J_0^2(m_f) + 2 \times \frac{A_c^2}{2} \sum_{n=1}^{\infty} J_n^2(m_f) = \frac{A_c^2}{2} \sum_{n=0}^{\infty} J_n^2(m_f) = \frac{A_c^2}{2}$$

- S/Nを調整可能

$$S_{FM} = \frac{m_f^2}{2} \quad N_{FM} = \frac{K\omega_m^3}{3\pi A_c^2} \quad \left(\frac{S}{N} \right)_{FM} = \frac{3\pi A_c^2 m_f^2}{2K\omega_m^3}$$

$m_f = \Delta\omega$ なので
変調周波数が大ならS/Nを大きく(雑音成分を小さく)できる。

AM/FM比較(p72)

- S/N比較

$$P_{AM} = P_c + 2P_s = \frac{A_c^2}{2} \left(1 + \frac{m^2}{2} \right) \quad \left(\frac{S}{N} \right)_{out,AM} = \frac{\pi m^2 V^2}{2\omega_m N} = \frac{m^2 A_c^2}{2BK}$$

$$P_{FM} = \frac{A_c^2}{2} \sum_{n=-\infty}^{\infty} J_n^2(m_f) = \frac{A_c^2}{2} \quad \left(\frac{S}{N} \right)_{FM} = \frac{3\pi A_c^2 m_f^2}{2K\omega_m^3} = \frac{3m_f^2}{p^2} \left(\frac{S}{N} \right)_{AM} = 3m_f^2 \left(\frac{S}{N} \right)_{AM}$$

AM

- 単純、受信電波強度の揺らぎで誤読の可能性(雑音が入りやすい)
- 側帯波周波数は固定、変調度でS/N調整
- DSB,SSBで周波数帯域や送信RFパワーを節約

↓

FM

- パワー一定変動なし、周波数で変調度が変化
- 変調指数 m_f を大きく取ると、信号帯域が広くとれる
- 高品質、低雑音な信号再生が可能