

振幅変調(1)

■ 情報通信

- 情報信号を搬送波に載せて送信する方式
情報信号: 変調信号

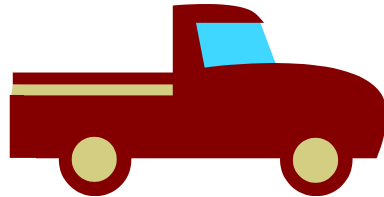
■ 変調

- 信号に応じて搬送波のパラメータの一つを変化させる操作
- 変調信号 + 搬送波 → 被変調波
変調
- 復調: 元の情報信号を抽出

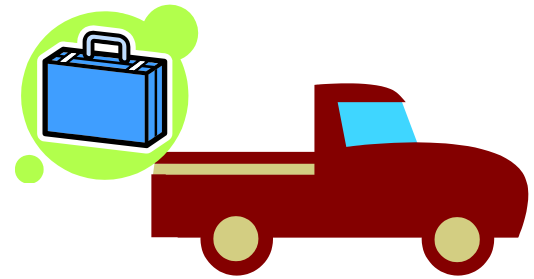
情報を表す変調信号



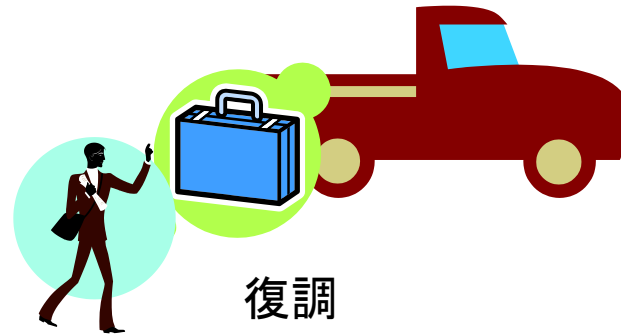
搬送波



変調



(被)変調波



復調

変調の種類

- 振幅変調 AM (Amplitude Modulation)
- 周波数変調 FM (Frequency Modulation)
- 位相変調 PM (Phase Modulation)

FM,PMをあわせて角度変調

振幅変調 AM

- AM波の数式表示

正弦波搬送波 (Carrier) :

$$C(t) = A_c \cos(\omega_c t + \theta_c)$$

- 変調

A_c を信号 $S(t)$ に応じて変化させる

$$A_c(t) = A[1 + ks(t)]$$

ただし A 、 k は定数である

■ $s(t)=s_0s_1(t)$ と定義する

被変調波

$$\varphi_{AM}(t)=A\{1+ks_0s_1(t)\}\cos(\omega_c t+\theta_c)$$

$s_1(t)$ の最大値1、 $m_a = ks_0$ として

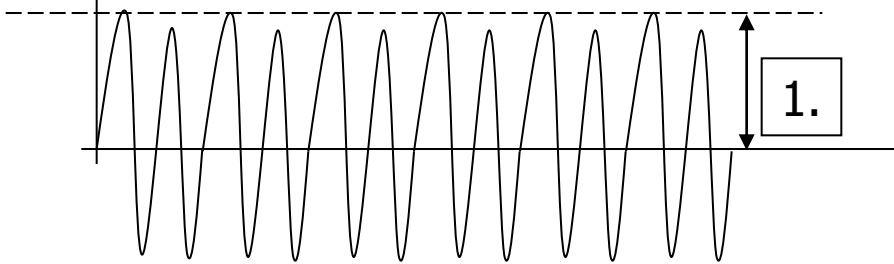
$$\varphi_{AM}(t)=A\{1+ m_a s_1(t)\}\cos(\omega_c t+\theta_c)$$

m_a は変調度といい、

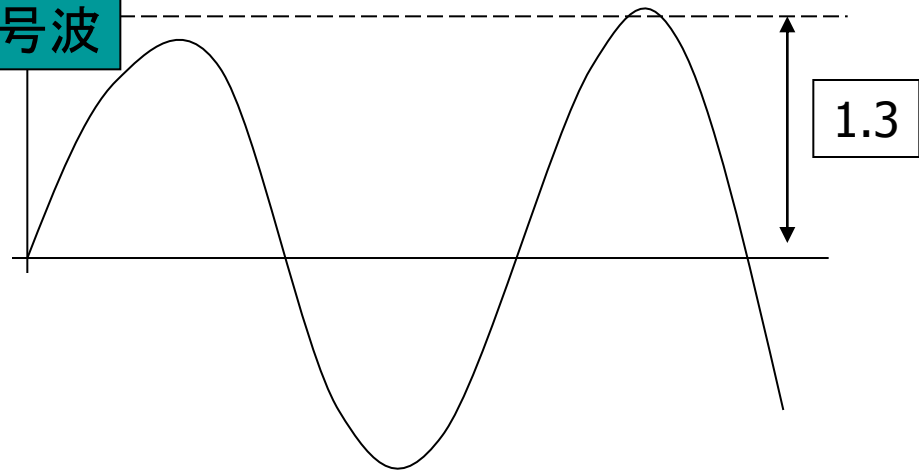
一般は $m_a < 1$

$m_a \geq 1$ の時、過変調となる

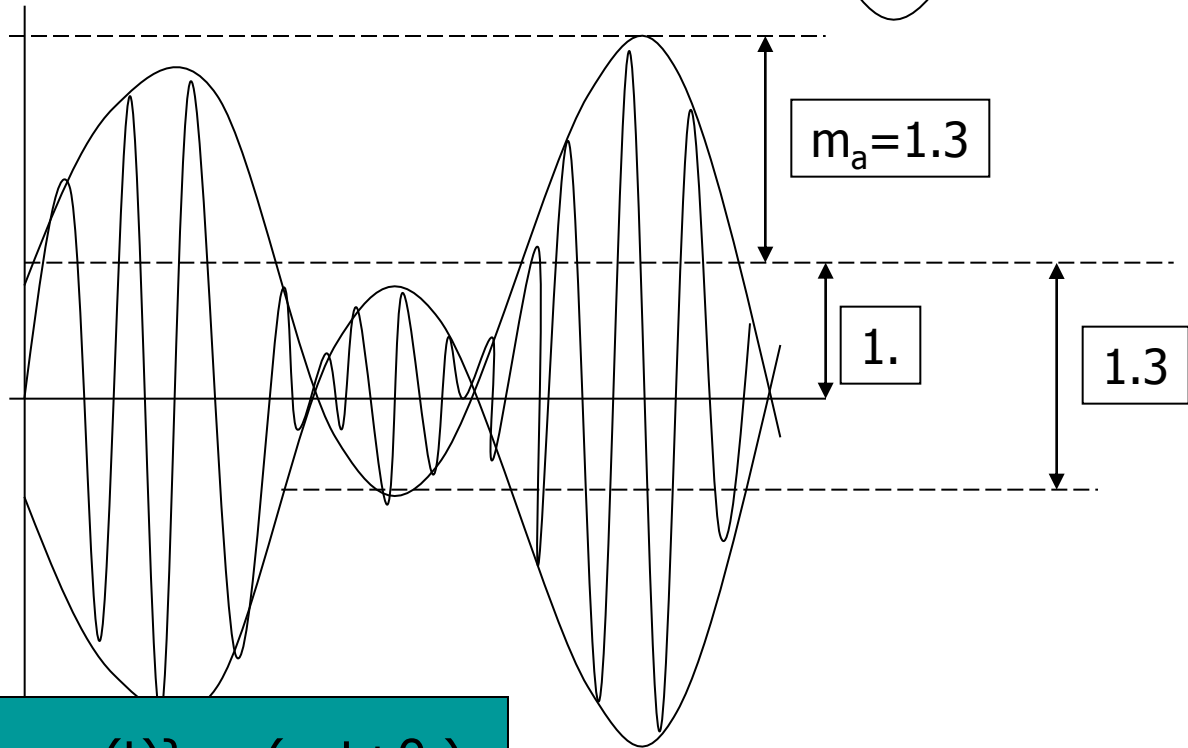
搬送波



信号波



過変調



$$\varphi_{AM}(t)/A = \{1 + m_a s_1(t)\} \cos(\omega_c t + \theta_c)$$

AM波の諸性質

- 信号を正弦波 $\cos\omega_m t$ として
下付きm: modulating signal (変調信号)

$\theta_c=0$ とする

式を書き換えると

$$\begin{aligned}\varphi_{AM}(t) &= A\{1+m_a \cos\omega_m t\}\cos\omega_c t \\ &= A\cos\omega_c t + Am_a \cos\omega_m t \cos\omega_c t \\ &= A\cos\omega_c t + (Am_a/2)\cos(\omega_m + \omega_c)t \\ &\quad + (Am_a/2)\cos(\omega_m - \omega_c)t\end{aligned}$$

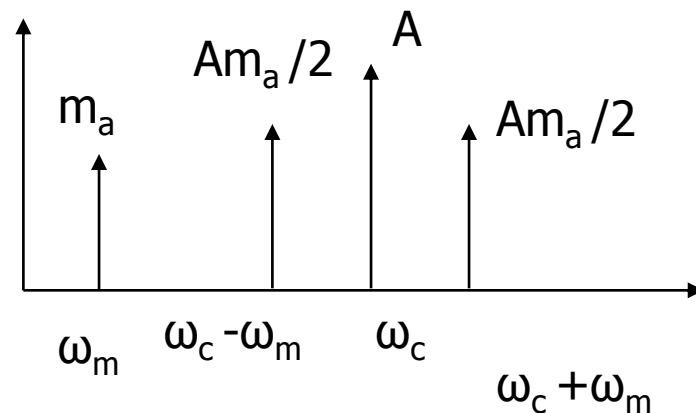
公式から三つの角周波数が得られる

ω_c : 搬送波の角周波数

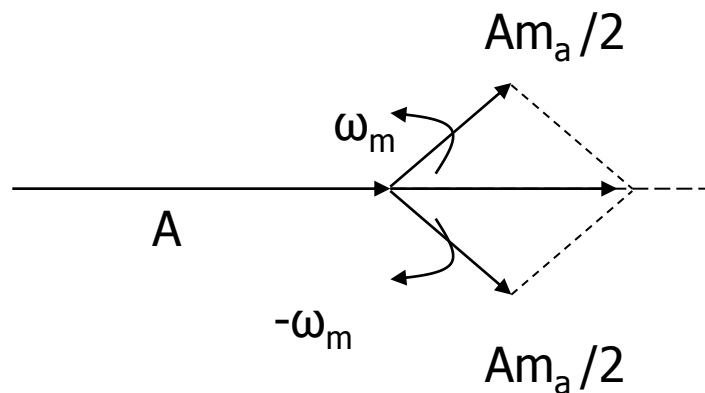
$(\omega_m + \omega_c)$: 搬送波より高い周波数 → 上側帯波
(じょうそくたいは)

$(\omega_c - \omega_m)$: 搬送波より低い周波数 → 下側帯波

スペクトルで表示すると



式の変形 三つの項をベクトルで表示する

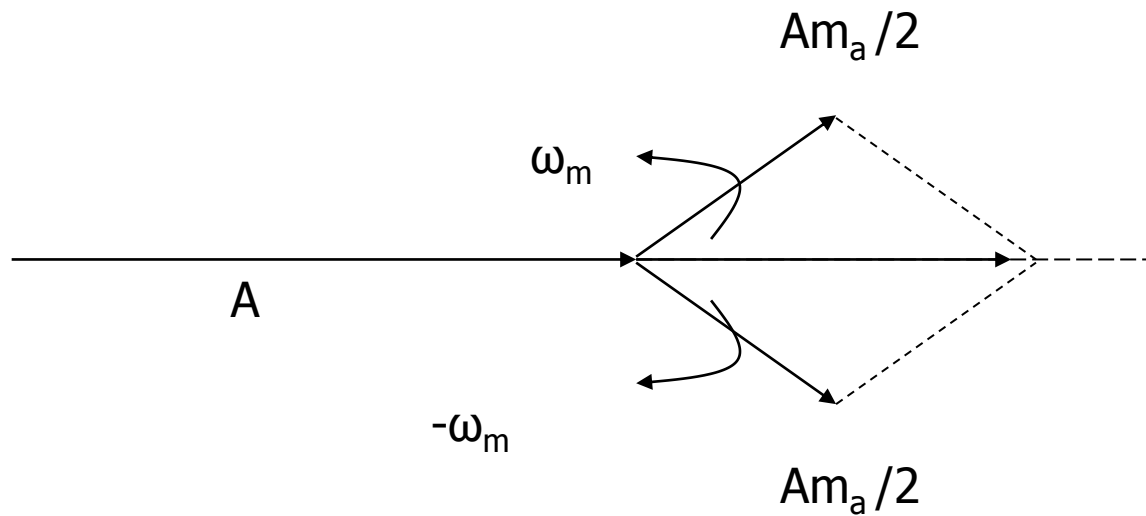


各ベクトルを複素数で表示する(実数部)と

搬送波 $A e^{j\omega_c t}$

上側帯波 $Am_a/2 e^{j(\omega_c + \omega_m)t}$

下側帯波 $Am_a/2 e^{j(\omega_c - \omega_m)t}$



三つの項ベクトルの合成

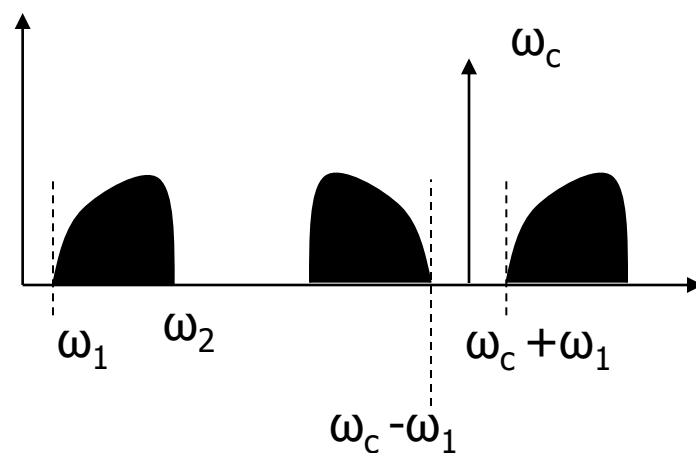
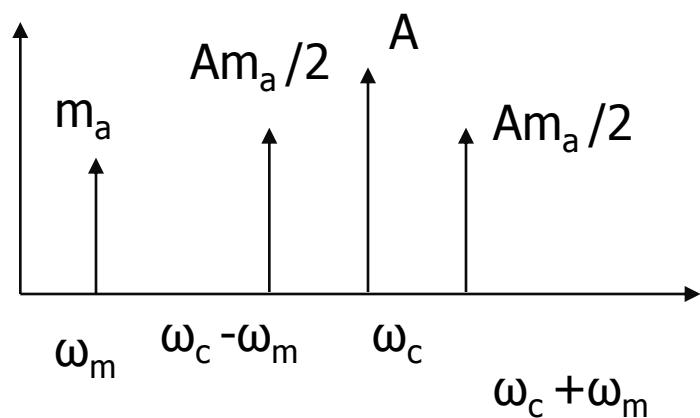
$$A e^{j\omega_c t} + Am_a/2 e^{j(\omega_c + \omega_m)t} + Am_a/2 e^{j(\omega_c - \omega_m)t}$$

被変調波は実部となる

$$\varphi_{AM}(t) = \text{Re}[A e^{j\omega_c t} \{1 + m_a/2 e^{j\omega_m t} + m_a/2 e^{-j\omega_m t}\}]$$

単一周波数信号の前提を変えて

$$\omega_m \rightarrow \omega_1 \sim \omega_2$$



変調波スペクトル

信号は任意連続波形の場合 ($\omega_1 \sim \omega_2$)

連続スペクトル $S(\omega)$

被変調波の式の導出

$$\varphi_{AM}(t) = A\{1 + ks(t)\}\cos(\omega_c t)$$

$$= A\cos\omega_c t + Aks(t)\cos\omega_c t$$

$$= A\cos\omega_c t + Ak \left(\frac{1}{2\pi}\right) \int_{-\infty}^{+\infty} S(\omega) e^{j\omega t} d\omega$$

$$\left(\frac{1}{2}\right)\{e^{j\omega_c t} + e^{-j\omega_c t}\}$$

$$= A\cos\omega_c t + Ak \left(\frac{1}{4\pi}\right) \int_{-\infty}^{+\infty} S(\omega) e^{j(\omega + \omega_c)t} d\omega$$

$$+ Ak \left(\frac{1}{4\pi}\right) \int_{-\infty}^{+\infty} S(\omega) e^{j(\omega - \omega_c)t} d\omega$$

$$= A\cos\omega_c t + Ak \left(\frac{1}{4\pi}\right) \int_{-\infty}^{+\infty} S(\omega - \omega_c) e^{j\omega t} d\omega$$

$$+ Ak \left(\frac{1}{4\pi}\right) \int_{-\infty}^{+\infty} S(\omega + \omega_c) e^{j\omega t} d\omega$$

信号は任意連続波形の場合 ($\omega_1 \sim \omega_2$)

連続スペクトル $|S(\omega)| e^{j\theta(\omega)}$

被変調波の式の導出

$$\varphi_{AM}(t) = A \cos \omega_c t + A_k \left(\frac{1}{4\pi} \int_{-\infty}^{+\infty} |S(\omega)| e^{j\{(\omega+\omega_c)t + \theta(\omega)\}} d\omega + A_k \left(\frac{1}{4\pi} \int_{-\infty}^{+\infty} |S(\omega)| e^{j\{(\omega-\omega_c)t + \theta(\omega)\}} d\omega \right) \right)$$

$|S(\omega)| = |S(-\omega)|$ 偶関数

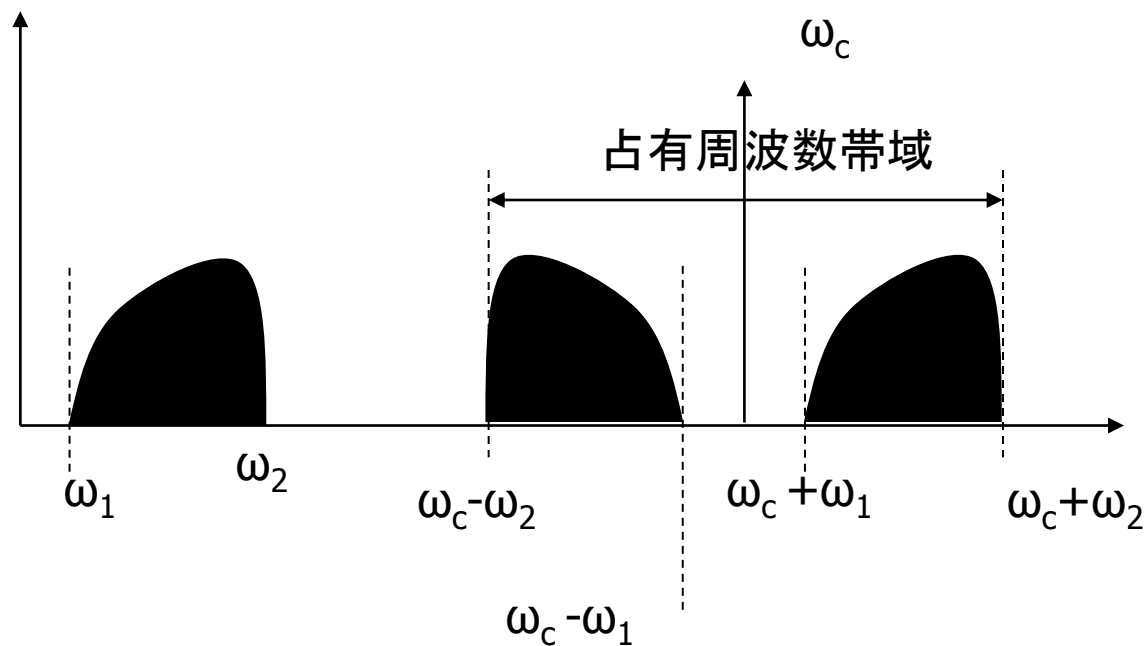
$\theta(-\omega) = -\theta(\omega)$ 奇関数

(積分空間 $[-\omega_2, -\omega_1]$ 、 $[\omega_1, \omega_2]$ 積分2倍になる)

または $\varphi_{AM}(t)$ は実数だから j 部分の積分 = 0

$$\int_{-\infty}^{+\infty} |S(\omega)| e^{j\{(\omega+\omega_c)t + \theta(\omega)\}} d\omega \\ = \int_{-\omega_2}^{-\omega_1} |S(\omega)| e^{j\{(\omega+\omega_c)t + \theta(\omega)\}} d\omega + \int_{\omega_1}^{\omega_2} |S(\omega)| e^{j\{(\omega+\omega_c)t + \theta(\omega)\}} d\omega$$

AM波の占有周波数帯域



$$\begin{aligned} \text{占有周波数帯域} &= (\omega_c + \omega_2) - (\omega_c - \omega_2) \\ &= 2\omega_2 \end{aligned}$$

搬送波と側帯波の電力

- 搬送波の平均電力(平方平均)
 - $P_c = (A/\sqrt{2})^2 = A^2/2$
- 側帯波の電力
 - $P_s = 2\{(Am_a/2)/\sqrt{2}\}^2 = m_a^2 A^2/4$
 - $m_a = 1$ のとき
 $P_s = A^2/4$
 - 被変調波に含まれる信号の割合
 $P_s/(P_s + P_c) = 1/3$
- 瞬時電力
 - $P(t) = A^2(1 + m_a \cos \omega_m t)^2/2$
 - $P_{\max} = A^2(1 + m_a)^2/2$
 - $m_a = 1$ の時 $P_{\max} = A^2 2^2/2 = 2A^2$
 - $m_a = 0$ の時 $P_{\max} = A^2/2$

復調

- 復調:元の信号の抽出
 - 変調信号:包絡線
 - 整流、低域フィルター
- 包絡線復調

復調

- 包絡線復調: 整流(信号の半分をカット)、低域フィルタ(平均)
- 同期検波

$$\varphi_{AM}(t) = A\{1 + m_a \cos\omega_m t\} \cos(\omega_c t)$$

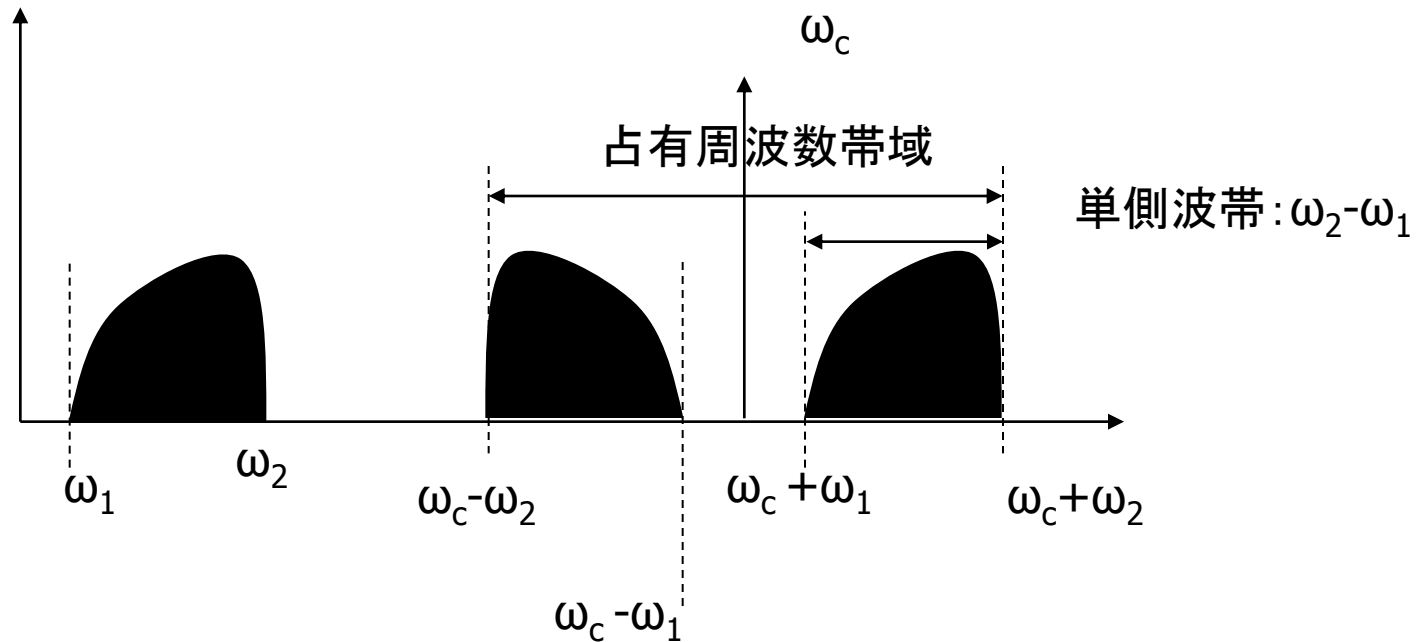
に $\cos\omega_c t$ を掛けると

$$\begin{aligned}\varphi_{AM}(t) &= A\{1 + m_a \cos\omega_m t\} \cos^2\omega_c t \\ &= A\{1 + m_a \cos\omega_m t\} (\cos 2\omega_c t + 1)/2 \\ &= A/2\{1 + m_a \cos\omega_m t\} \\ &\quad + A/2\{1 + m_a \cos\omega_m t\} (\cos 2\omega_c t)\end{aligned}$$

低域通過フィルタで

$\cos\omega_m t$ を取り出す

2.2 單側波帶通信方式



$$\begin{aligned} \text{占有周波数帯域} &= (\omega_c + \omega_2) - (\omega_c - \omega_2) \\ &= 2\omega_2 \end{aligned}$$

- 単側波帯通信方式
 - 単側帯波だけを送る方式

- 原理

信号を $(\omega_c + \omega_1, \omega_c + \omega_2)$ の

単一周波数 $m_a A/2 \cos(\omega_c + \omega_m)t$ とし、復調を考えて見る。

受信側で $A' \cos \omega_c t$ を供給するとし、

合成波

$$\varphi_s(t) = A' \cos \omega_c t + m_a A/2 \cos(\omega_c + \omega_m)t$$

- $\varphi_s(t) = A' \cos(\omega_c t) + m_a A/2 \cos(\omega_c + \omega_m)t$

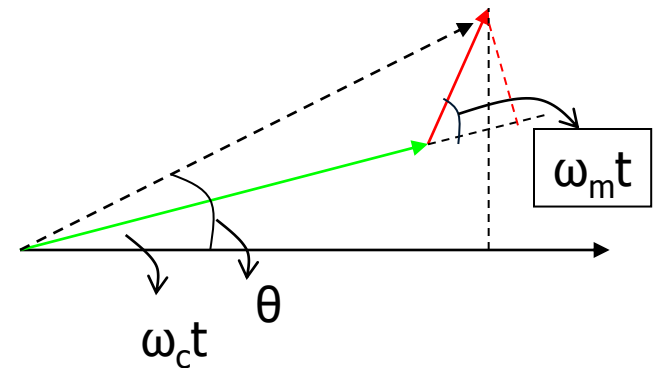
- $|\varphi_s(t)| = \sqrt{\{A'^2 + (m_a A/2)^2 - A' m_a A \cos(\pi - \omega_m t)\}}$
 $= \sqrt{\{A'^2 + (m_a A/2)^2 + A' m_a A \cos \omega_m t\}}$

$$\theta = \omega_c t + \tan^{-1}$$

$$\left(\frac{(m_a A/2) \sin \omega_m t}{(A' + m_a A/2 \cos \omega_m t)} \right)$$

$A' \gg m_a A/2$ の時

$$\theta = \omega_c t + (m_a A / (2A')) \sin \omega_m t$$



- $\varphi_s(t) =$

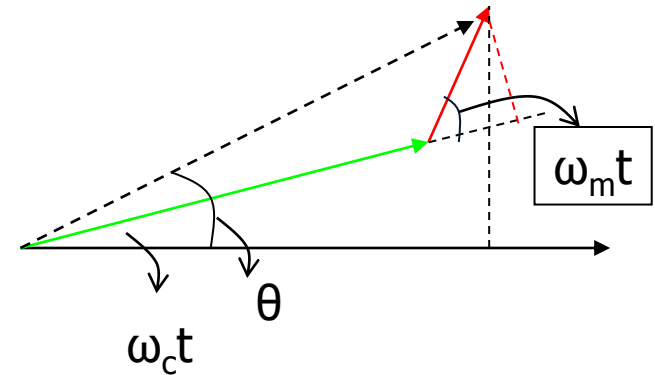
$$\sqrt{\{A'^2 + (m_a A/2)^2 + A' m_a A \cos \omega_m t\}} \cos \theta$$

$A' \gg m_a A/2$ の時 ($\omega_c t = \theta$)

$$|\varphi_s(t)| = A' \left(1 + \frac{A m_a}{2 A'} \cos \omega_m t \right)$$

$$\theta = \omega_c t + \left(\frac{m_a A}{2 A'} \right) \sin \omega_m t$$

- $\varphi_s(t) = |\varphi_s(t)| \cos \theta$



単側波帯通信の利点

- 電力

DSB: $3/4 A^2$ ($1/2 + 1/8 + 1/8$)

SSB: $1/8 A^2$ 1/6になる

- 周波数帯域

縮小: $1/2$

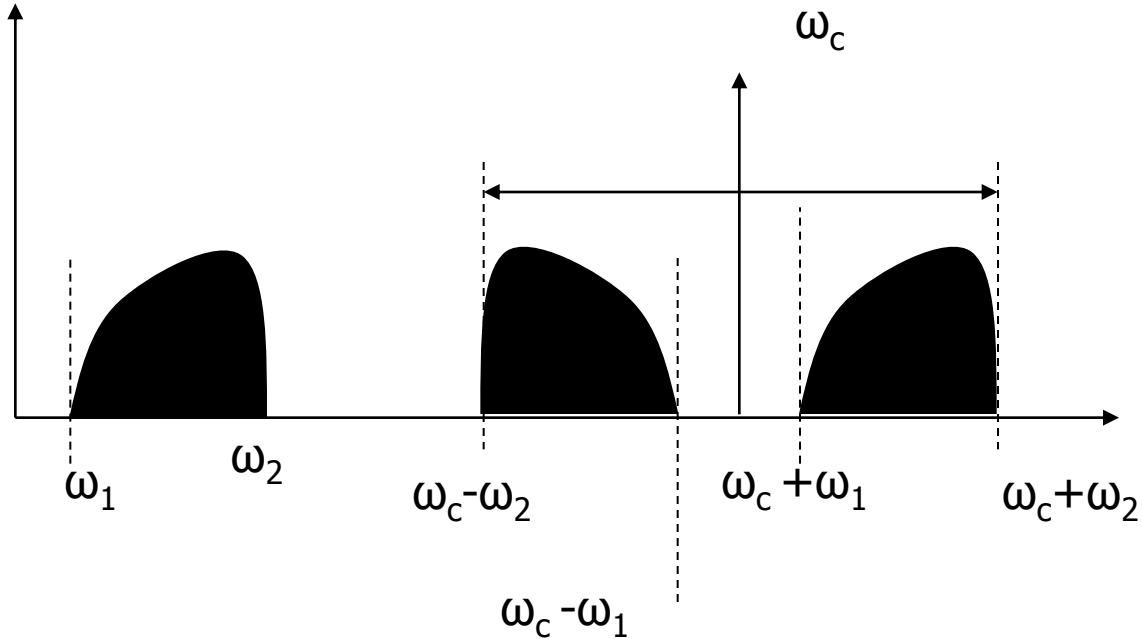
- フェージング

同期性フェージング: 一様

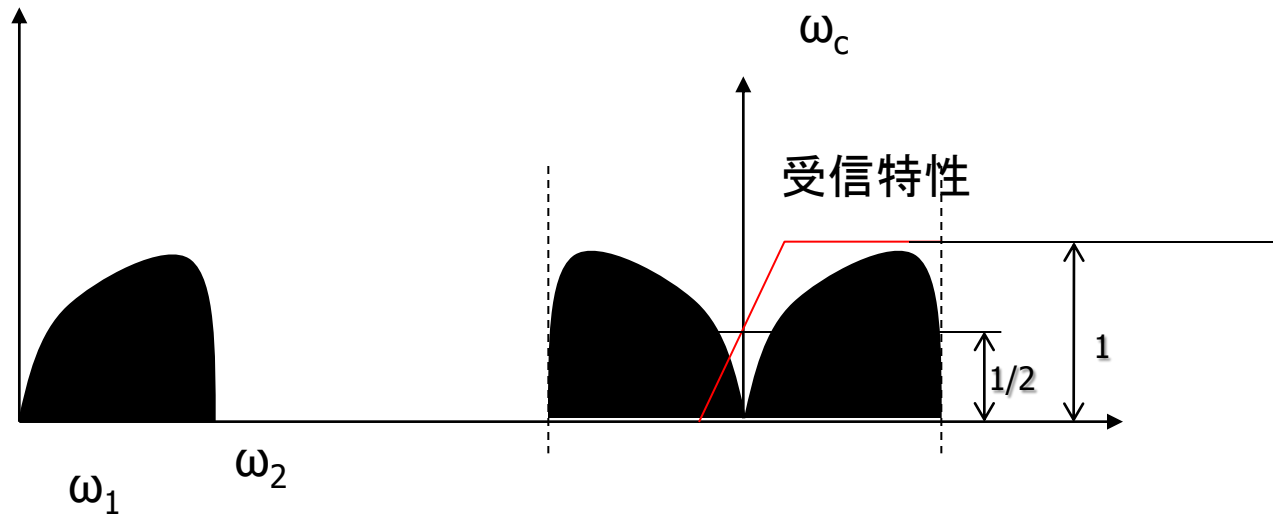
選択性フェージング: SSBへの影響少ない

残留側波帶通信方式

理由：



残留側波帶通信方式



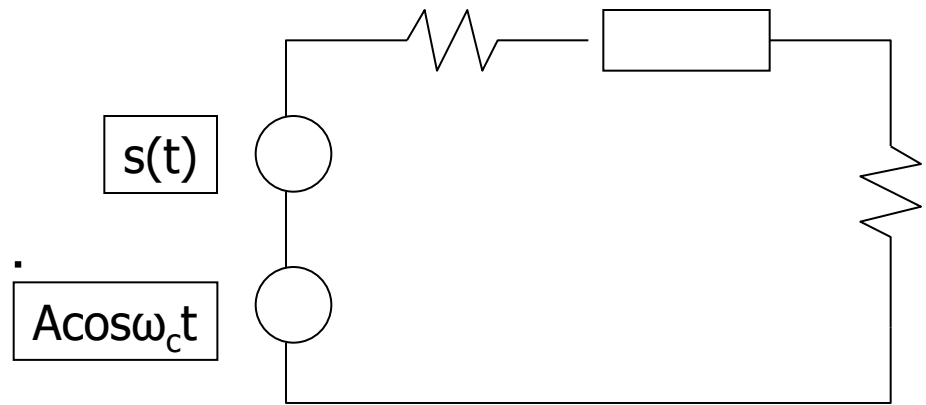
振幅変復調器

■ 振幅変調器

非線形特性を用いる方式

非線形

$$g(x) = c_0 + c_1x + c_2x^2 + c_3x^3 + \dots$$



入力

$s(t) + A \cos \omega_c t$ を x に代入すると (x^4 以上の項を省略)

$$g(x) = c_0 + c_1(s(t) + A \cos \omega_c t) + c_2(s(t) + A \cos \omega_c t)^2 + c_3(s(t) + A \cos \omega_c t)^3$$

繰り返して三角関数を用いて

$\cos(0\omega_c t)$ 、 $\cos(1\omega_c t)$ 、 $\cos(2\omega_c t)$ 、 $\cos(3\omega_c t)$ が含まれる項を整理する。

フィルターを通して $\cos(\omega_c t)$ の項を取り出し、

$$g(x) = A(c_1 + 3c_3 A^2) \cos \omega_c t + 2c_2 A s(t) \cos \omega_c t + 3c_3 A s(t)^2 \cos \omega_c t + \dots$$

$$c = c_1 + 3c_3 A^2 \text{ とし}$$

$$g(x) = A c \{ 1 + 2c_2 s(t)/c + 3c_3 s(t)^2/c + \dots \} \cos \omega_c t$$

2乗特性素子： c_3 以下の係数=0

高次項を抑えるために信号 $s(t)$ が逆の極性を持って非線形特性を持つ素子を利用する。

$A \cos \omega_c t + s(t)$ の場合 ($c = c_1 + 3c_3 A^2$)

$$g_1(x) = A c \{ 1 + 2c_2 s(t)/c + 3c_3 s(t)^2/c \} \cos \omega_c t$$

$A \cos \omega_c t - s(t)$ の場合

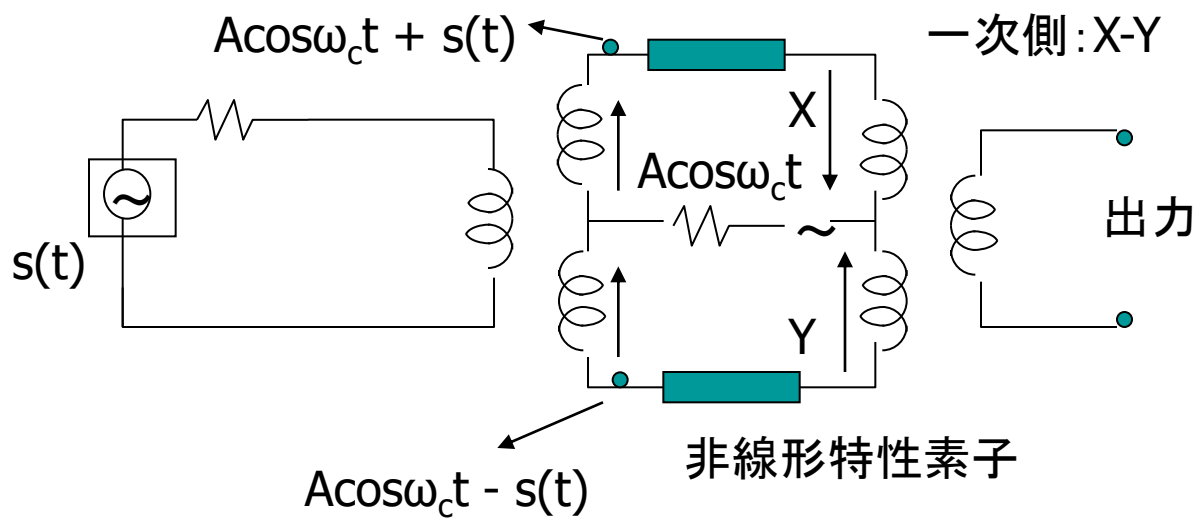
$$g_2(x) = A c \{ 1 - 2c_2 s(t)/c + 3c_3 s(t)^2/c \} \cos \omega_c t$$

次の信号を取れば第一項と第三項が消える。

$$g_1(x) - g_2(x)$$

高次項からの変調歪を抑えるために次の回路を用いる

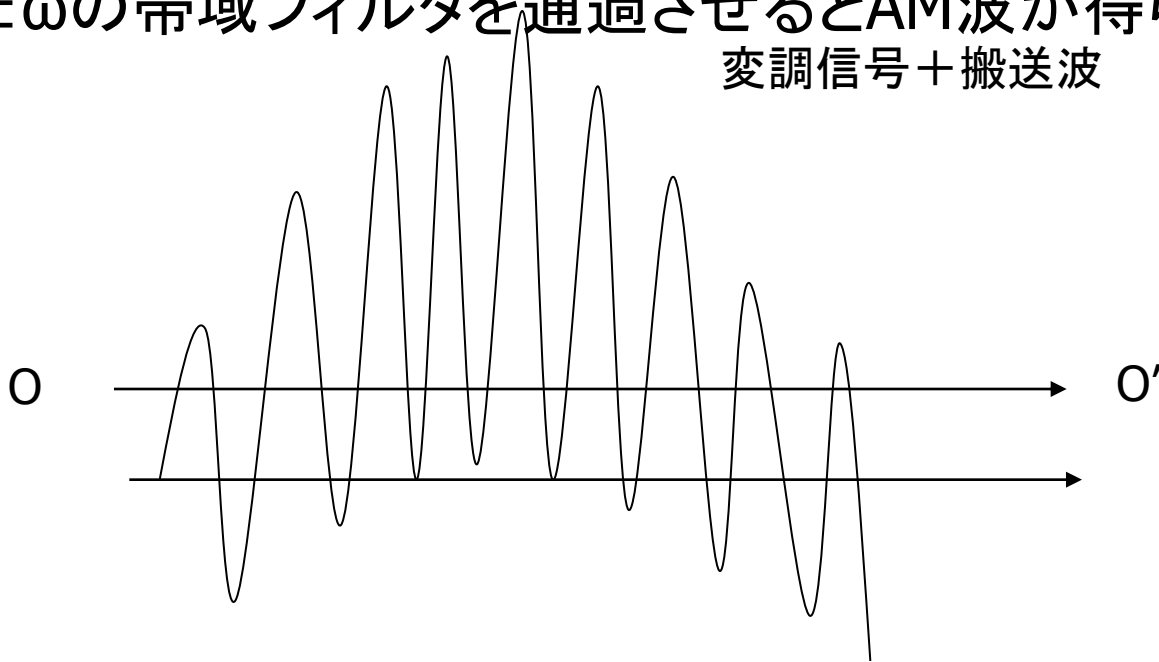
平衡変調器



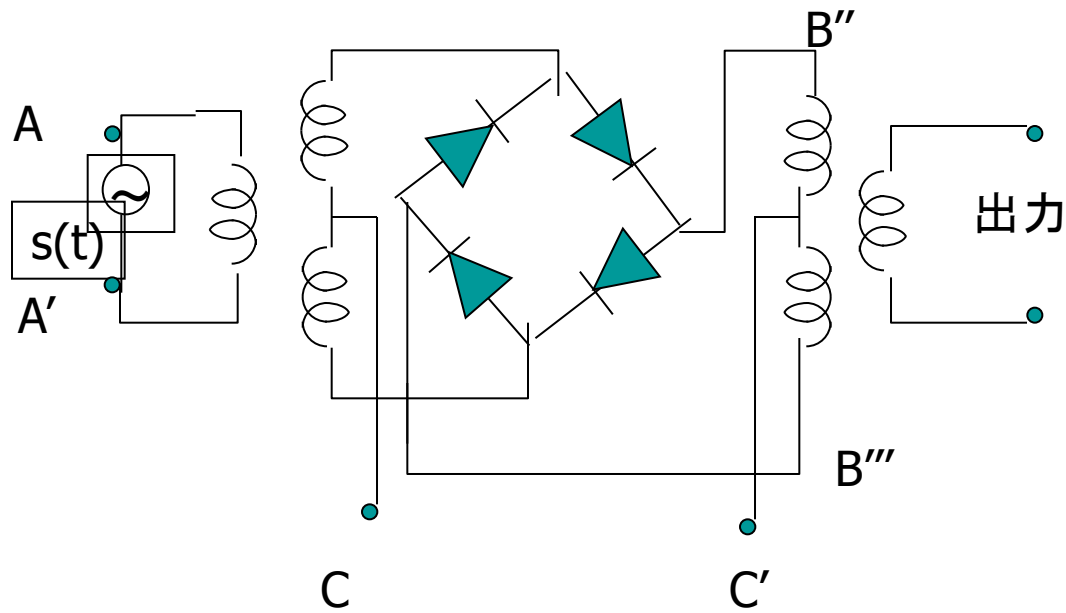
■ 整流特性を用いる方法

$s(t) + A\cos\omega_c t$ をあるレベル以下カットする。

$\omega_c \pm \omega$ の帯域フィルタを通過させるとAM波が得られる
変調信号 + 搬送波

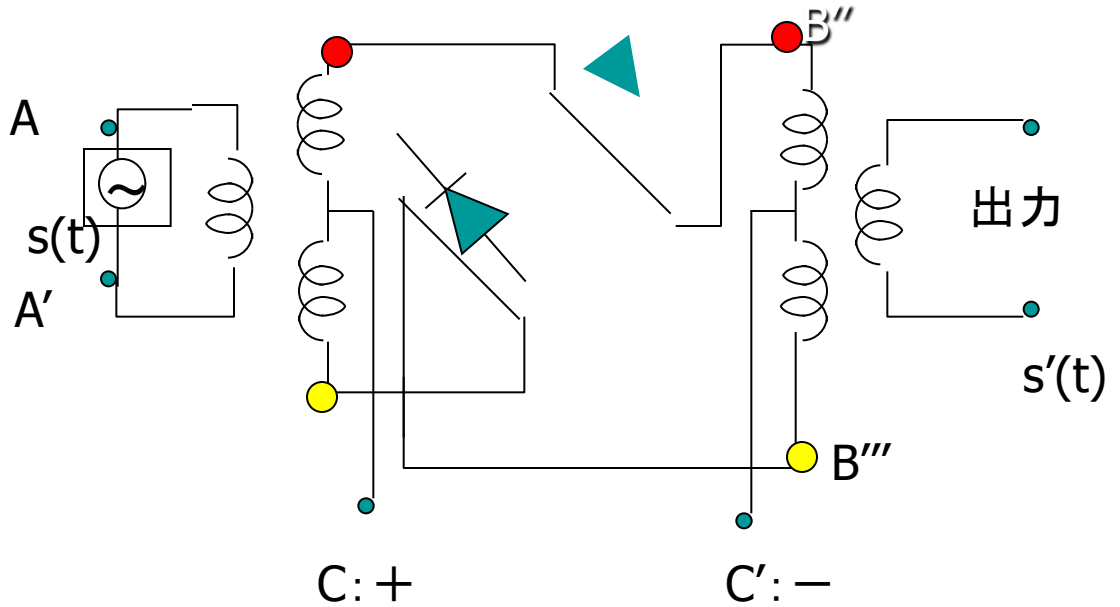


■ リング変調器

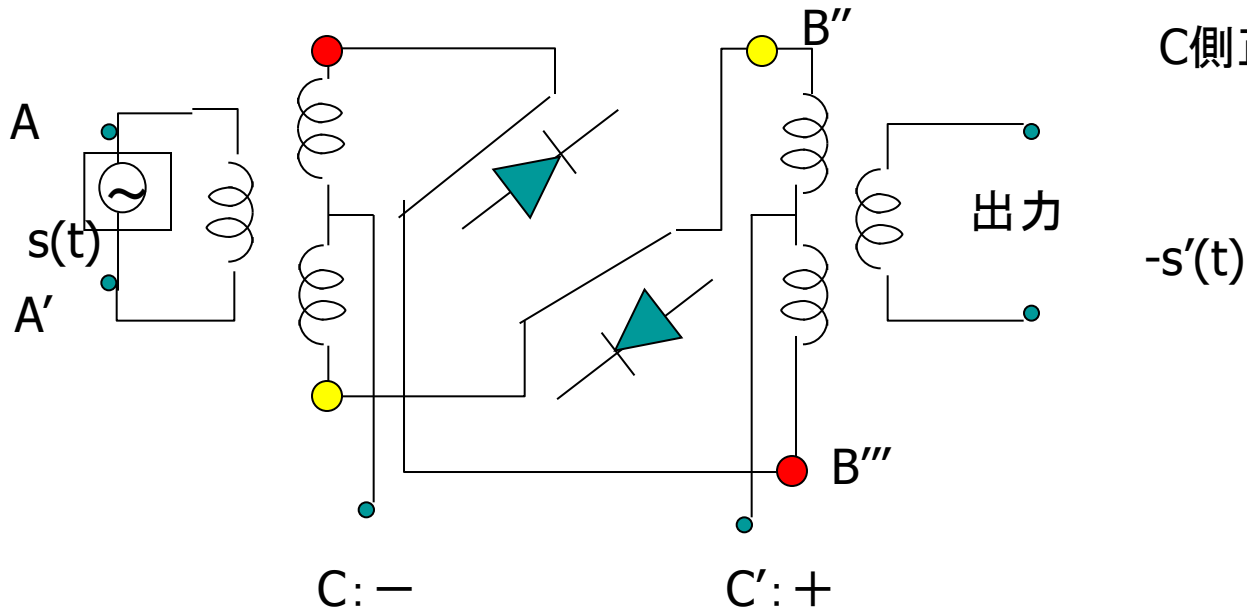


リング変調器

■ リング変調器



C側正の時の等価回路



C側負の時の等価回路

■ リング変調器の出力波形

- 搬送波は抑圧され、出力に現れない

- 搬送波の振幅を1として

出力は変調信号と搬送波の積

と見なす

搬送波 ω_c の半周期で変調信号の位相

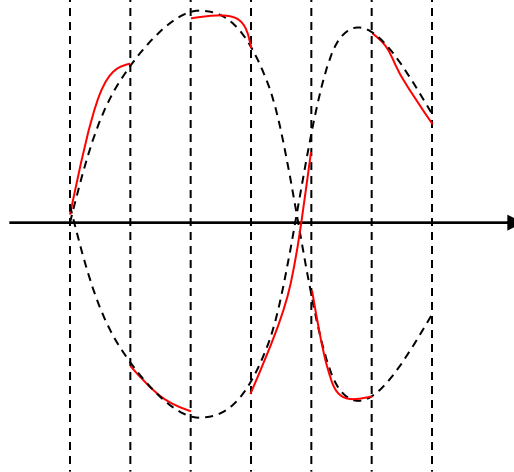
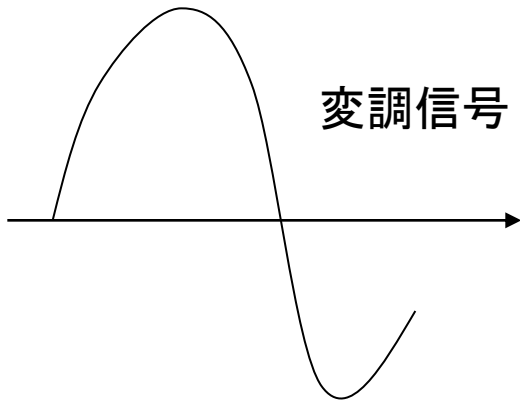
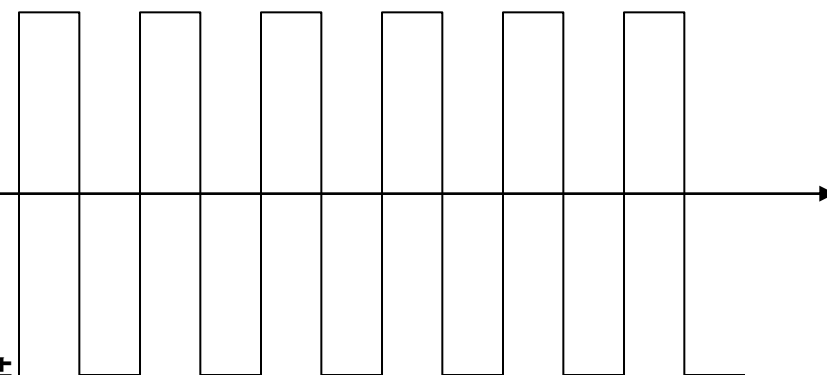
が反転 $\omega_c + \omega$ $\omega_c - \omega$

(周期信号搬送波 $= \sum_{n=-\infty}^{\infty} C_n$

$e^{in\omega_c t}$)

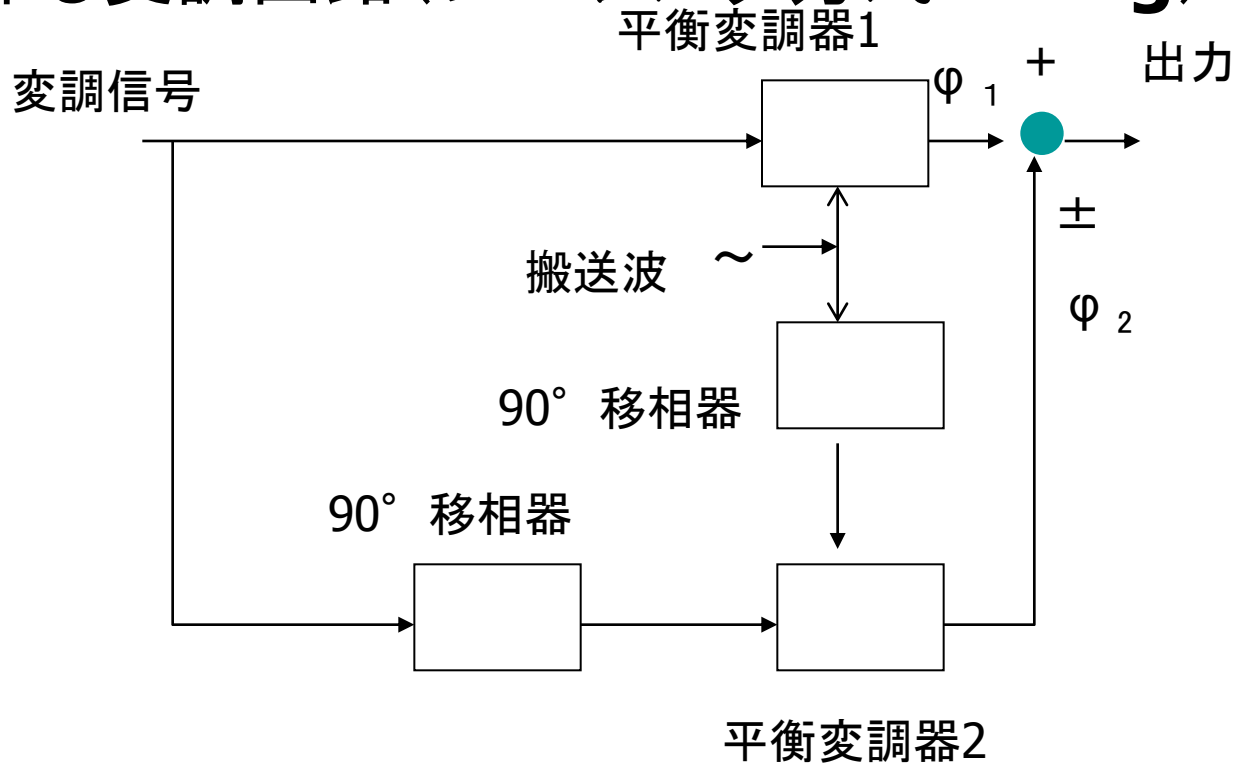
ω_c 付近のフィルタを通すとAM波両側帯波が得られる

搬送波 ω_c



出力波形(赤)

■ SSB波を作る変調回路(フェーディング方式fading)



$$\phi_1(t) = (A m_a / 2) \cos\{(\omega_m + \omega_c)t + \theta_c\} + (A m_a / 2) \cos\{(\omega_m - \omega_c)t + \theta_c\}$$

$$\phi_2(t) = (A m_a / 2) \cos\{(\omega_m + \omega_c)t - \pi + \theta_c\} + (A m_a / 2) \cos\{(\omega_m - \omega_c)t + \theta_c\}$$

$$\phi_1(t) + \phi_2(t) = A m_a \cos\{(\omega_m - \omega_c)t + \theta_c\}$$

$$\phi_1(t) - \phi_2(t) = A m_a \cos\{(\omega_m + \omega_c)t + \theta_c\}$$

復調器

- 復調器の役割: 受信側に変調信号を抽出する

AM波

$$\varphi_{AM}(t) = A\{1 + ks(t)\}\cos(\omega_c t + \theta_c)$$

搬送波の初期位相 θ_c を省略して $\cos(\omega_c t)$ を掛けると

$$\begin{aligned} e_d(t) &= A\{1 + ks(t)\}\cos(\omega_c t) \cos(\omega_c t) \\ &= A\{1 + ks(t)\} \{\cos(2\omega_c t) + 1\}/2 \\ &= A/2\{1 + ks(t)\} + A/2\{1 + ks(t)\} \cos(2\omega_c t) \end{aligned}$$

フィルタを用いて $s(t)$ を取り出す。

- 位相のずれによる影響

$$e_d(t) = A\{1+ks(t)\}\cos(\omega_c t) \cos(\omega_c t + \Delta\theta)$$

$$\cos(\omega_c t) \cos(\omega_c t + \Delta\theta)$$

$$= \{\cos(2\omega_c t + \Delta\theta) + \cos(\Delta\theta)\}/2$$

$$= 1/2\{\cos(2\omega_c t)\cos\Delta\theta$$

$$- \sin(2\omega_c t)\sin\Delta\theta + \cos(\Delta\theta)\}$$

$$= 1/2 \{\cos(2\omega_c t) + 1\}\cos\Delta\theta$$

$$- 1/2 \sin(2\omega_c t)\sin\Delta\theta$$

- 乗積検波 (同期検波)

$\cos\omega_c t$ を乗じて復調信号を抽出する方法:

$$\cos\omega_m t \cos\omega_c t \cos\omega_c t = \cos\omega_m t (\cos 2\omega_c t + 1)/2$$

- 2乗検波

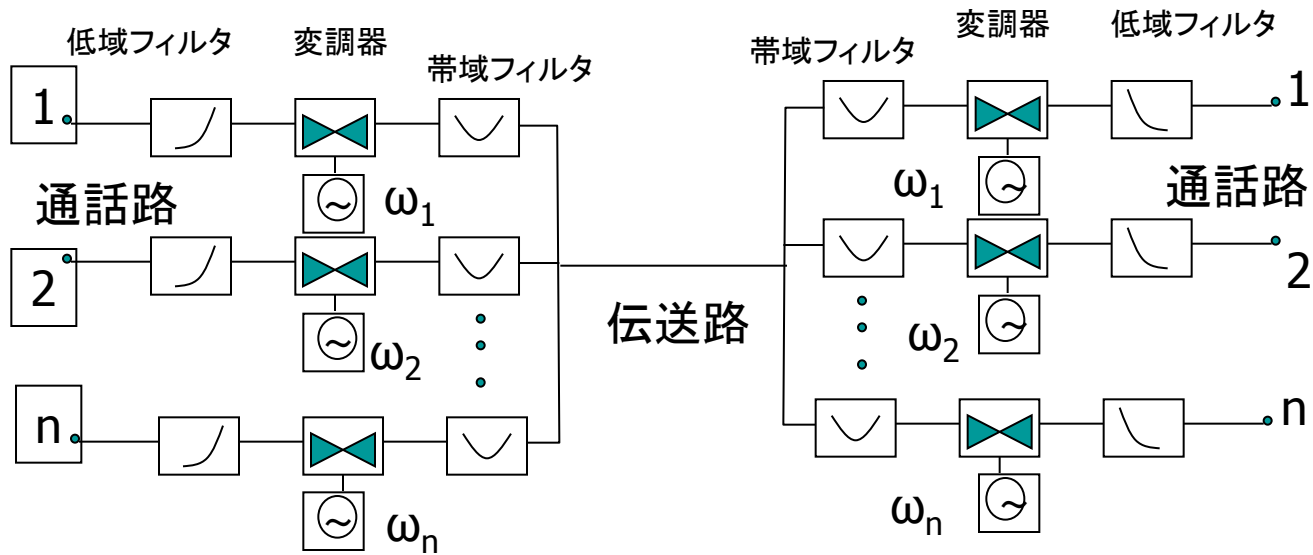
非線形素子 $g(x) = c_0 + c_1 x + c_2 x^2 + \dots$

x に AM 信号 $A\{1 + ks(t)\}\cos\omega_c t$ を代入して低域フィルタで低周波数成分を取り出すと

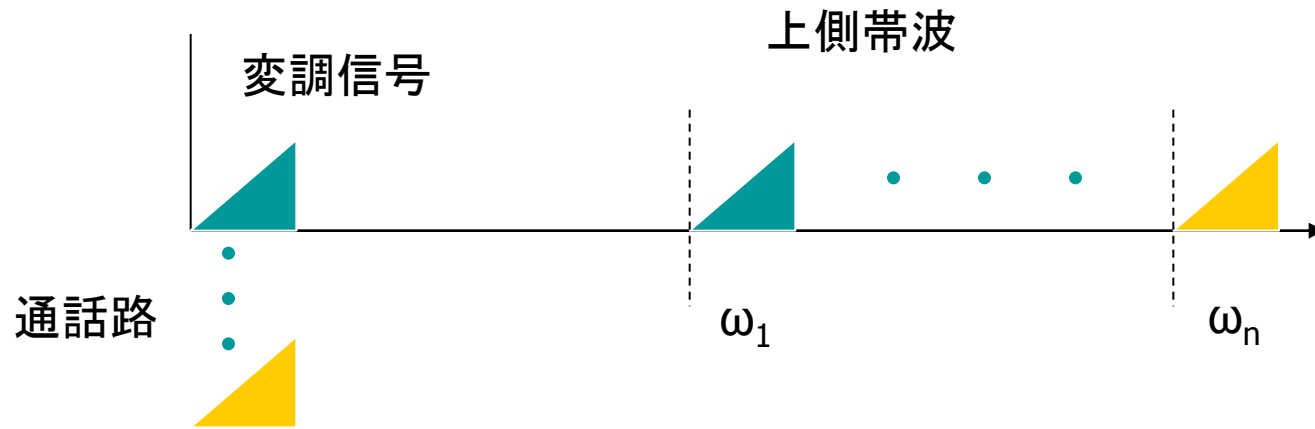
$$g(x) = c_2 A^2 k s(t) + c_2 A^2 k^2 s(t)^2 / 2$$

$s(t)$ 信号 歪

周波数分割多重通信方式



周波数分割多重通信方式



搬送多重電話の周波数配列の例

