

Digitale Demodulation mittels Quadraturdemodulation

Bei der Quadraturdemodulation wird das Empfangssignal  $g(t)$  in die Inphase- und Quadraturkomponente zerlegt.

a) Phasemethode: (Hilbert-Transform)

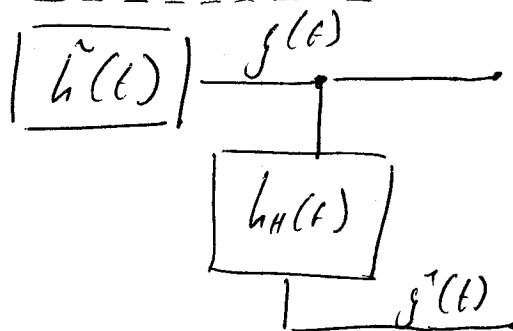
b) Filtermethode:

c) Schaltermethode:

$$e_x(t) = g_i(t) + j \cdot g_q(t)$$

$$x(t) \rightarrow \boxed{\tilde{h}(t)} \rightarrow g(t) = \operatorname{Re} \{ e_x(t) \cdot e^{j\omega_0 t} \}$$

a) Phasemethode



$$g_q(t) = g(t) + j \cdot g'(t)$$

$$= e_x(t) \cdot e^{j\omega_0 t}$$

$$= [g_i(t) + j g_q(t)] \cdot e^{j\omega_0 t} ; g_i(t), g_q(t) \text{ reell}$$

Hilberttransformiertes  
Signal

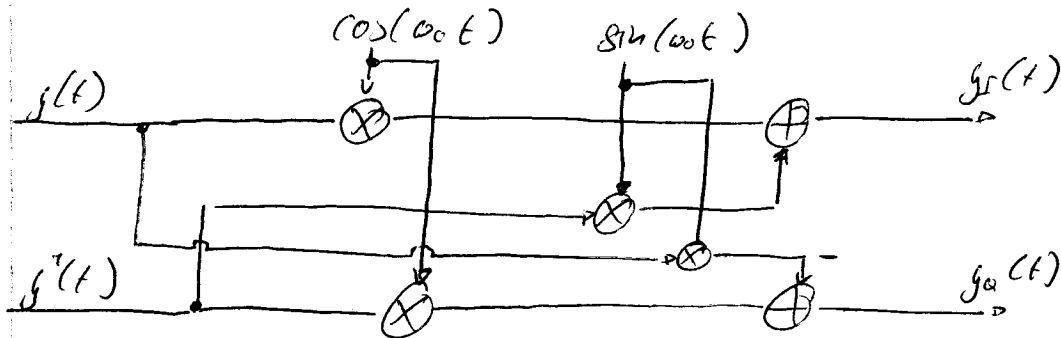
$$\Rightarrow g_i(t) + j g_q(t) = g_q(t) \cdot e^{-j\omega_0 t}$$

$$= [g(t) + j g'(t)] [\cos(\omega_0 t) - j \sin(\omega_0 t)]$$

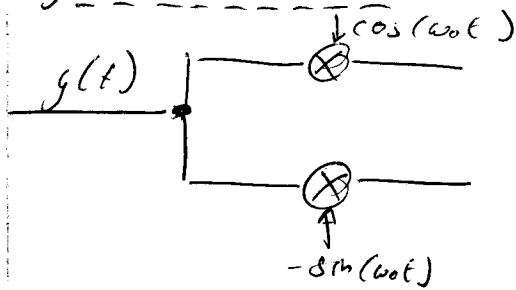
$$= g(t) \cdot \cos(\omega_0 t) + g'(t) \cdot \sin(\omega_0 t) + j(-g(t) \sin(\omega_0 t) + g'(t) \cdot \cos(\omega_0 t))$$

$$\Rightarrow g_I(t) = \operatorname{Re} \{ g_a(t) \cdot e^{-j\omega_0 t} \} = g(t) \cdot \cos(\omega_0 t) + \hat{g}(t) \cdot \sin(\omega_0 t)$$

$$g_Q(t) = \operatorname{Im} \{ g_a(t) \cdot e^{-j\omega_0 t} \} = -g(t) \cdot \sin(\omega_0 t) + \hat{g}(t) \cdot \cos(\omega_0 t)$$



b) Filtermode



$$\cos(\alpha) \cdot \cos(\beta) = \frac{1}{2} \cos(\alpha - \beta) + \frac{1}{2} \cos(\alpha + \beta)$$

$$\cos(\beta) \cdot \sin(\alpha) = \frac{1}{2} \sin(\alpha - \beta) + \frac{1}{2} \sin(\alpha + \beta)$$

$$\cos(\alpha) \cdot \sin(\beta) = -\frac{1}{2} \sin(\alpha - \beta) + \frac{1}{2} \sin(\alpha + \beta)$$

$$\sin(\alpha) \cdot \sin(\beta) = \frac{1}{2} \cos(\alpha - \beta) - \frac{1}{2} \cos(\alpha + \beta)$$

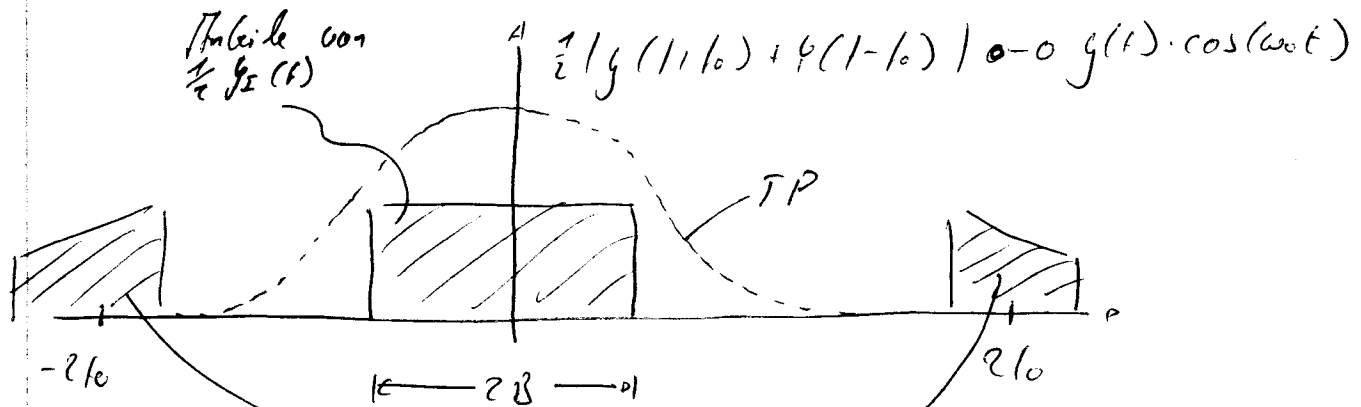
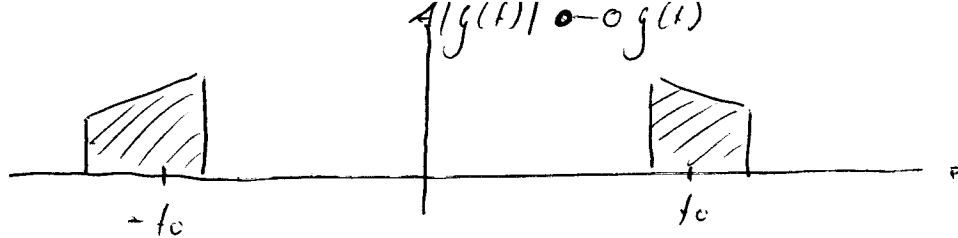
$$g(t) \cdot \cos(\omega_0 t) = \operatorname{Re} \{ (g_I(t) + j g_Q(t)) e^{j\omega_0 t} \} \cdot \cos(\omega_0 t)$$

$$= [g_I(t) \cdot \cos(\omega_0 t) - g_Q(t) \cdot \sin(\omega_0 t)] \cdot \cos(\omega_0 t)$$

$\cong$  Anteile bei Frequenz

$$= g_I(t) \left[ \frac{1}{2} \cdot 1 + \frac{1}{2} \cos(2\omega_0 t) \right]$$

$$- g_Q(t) \left[ \frac{1}{2} \cdot 0 + \frac{1}{2} \sin(2\omega_0 t) \right]$$

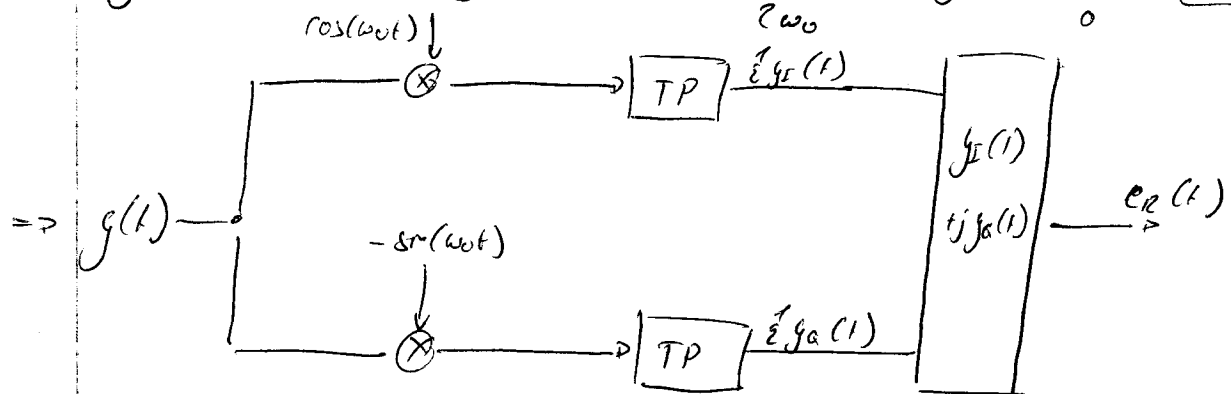


Anteil von

$$\frac{1}{2} g_I(f) \cdot \cos(2\omega_0 t)$$

$$- \frac{1}{2} g_R(f) \cdot \sin(2\omega_0 t)$$

$$-g(f) \cdot \sin(\omega_0 t) = -g_I(f) \cdot \frac{1}{2} \sin(2\omega_0 t) + g_R(f) \left( \frac{1}{2} - \frac{1}{2} \cos(2\omega_0 t) \right)$$



mit  $TP = 1/g > B$

$$1/g < 2f_0 - B$$

c) Schaltkreismethode

Systemvereinfachung zu S)

$$y(t) \xrightarrow{\downarrow \text{sign}(\cos(\omega_0 t))} \otimes \xrightarrow{\boxed{TP}} \frac{2}{\pi} \cdot g_I(t)$$

Fourierreihenentwicklung von  $\text{sign}(\cos(\omega_0 t))$ 

$$y(t) \cdot \text{sign}(\cos(\omega_0 t)) = \left[ g_I(t) \cdot \cos(\omega_0 t) - g_Q(t) \cdot \sin(\omega_0 t) \right] \cdot \frac{4}{\pi} \left( \cos(\omega_0 t) - \frac{1}{3} \cos(3\omega_0 t) + \frac{1}{5} \cos(5\omega_0 t) - \dots \right)$$

$$= \frac{4}{\pi} g_I(t) \left[ \frac{1}{2} + \frac{1}{2} \cos(2\omega_0 t) - \frac{1}{6} \cos(2\omega_0 t) \right.$$

$$\left. - \frac{1}{6} \cos(4\omega_0 t) + \frac{1}{10} \cos(4\omega_0 t) \right.$$

$$\left. + \frac{1}{10} \cos(6\omega_0 t) + \dots \right]$$

$$- \frac{4}{\pi} g_Q(t) \left[ \frac{1}{2} \sin(2\omega_0 t) + \frac{1}{6} \sin(2\omega_0 t) \right.$$

$$\left. - \frac{1}{6} \sin(4\omega_0 t) - \frac{1}{10} \sin(4\omega_0 t) \right.$$

$$\left. + \frac{1}{10} \sin(6\omega_0 t) + \dots \right]$$

$\Rightarrow$  Nach TP-Filtrierung:  $\frac{2}{\pi} g_I(t)$

-  $y(t) \cdot \text{sign}(\sin(\omega_0 t))$  entsprechend  $\Rightarrow \frac{2}{\pi} g_Q(t)$

Bsp. (Demodulation mittels Filtermethode)

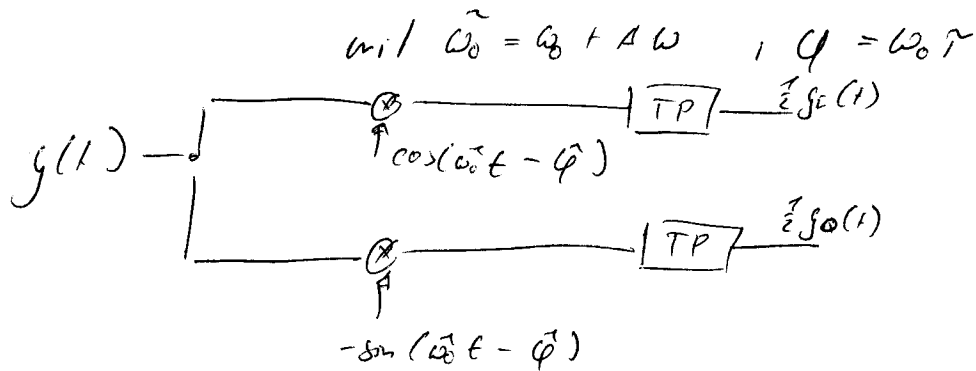
Empfangssignal:

- ohne Mehrwegeausbreitung
- mit Dopplerverschiebung  $\Delta\omega$
- mit Laufzeit / Verzögerung  $\tau$

( $y(t) \neq x(t)$ )

$$\Rightarrow y(t) = \text{Re} \left\{ \underbrace{e^{-j\tau}}_{\text{kompl. Einhüllende des Sendesignals}} \cdot \underbrace{e^{j(\omega_0(t-\tau) + A\omega t)}}_{\substack{\text{zeitl.} \\ \text{Verzögerung}}} \cdot \underbrace{e^{j(\omega_0 t + A\omega t)}}_{\text{Doppelfrequenz}} \right\}$$

$$= x_I(t-\tau) \cdot \cos(\tilde{\omega}_0 t - \varphi) - x_Q(t-\tau) \sin(\tilde{\omega}_0 t - \varphi)$$



Problem: Empfängerseitige Trägerfrequenz  $\tilde{\omega}_0$  und Phase  $\varphi$  sind a.U. nicht exakt bekannt, aber  $\tilde{\omega}_0 \approx \omega_0^1$

→ Signal nach TP-Filtrierung (Unterdrückung der Spektralseiten) sei  $\tilde{\omega}_0 + \omega_0^1 \approx 2\tilde{\omega}_0$

$$\begin{aligned} \frac{1}{2} g_I(t) &= \frac{1}{2} x_I(t-\tau) \cdot \cos(\underbrace{(\tilde{\omega}_0 - \omega_0^1)}_{\psi} t - (\varphi - \varphi^1)) \\ &\quad - \frac{1}{2} x_Q(t-\tau) \cdot \sin((\tilde{\omega}_0 - \omega_0^1) t - (\varphi - \varphi^1)) \end{aligned}$$

$$\frac{1}{2} g_Q(t) = -\frac{1}{2} x_I(t-\tau) \sin(\psi) + \frac{1}{2} x_Q(t-\tau) \cdot \cos(\psi)$$

Bei guter Schätzung von  $\tilde{\omega}_0$  und  $\varphi^1$  gilt  $\psi \approx 0$

$$\Rightarrow g_I(t) \approx \frac{1}{2} x_I(t-\tau)$$

$$g_Q(t) \approx \frac{1}{2} x_Q(t-\tau)$$