Fondamenti di Comunicazioni Elettriche / Telecomunicazioni

Problema in Aula - 18/12/2024

Si consideri un sistema di trasmissione numerico in cui una sorgente genera un flusso binario a velocità $f_b=60\,kb/s$. Tale flusso viene inviato in ingresso a un modulatore numerico multilivello a L livelli, che utilizza un filtro di trasmissione a coseno rialzato con $\gamma=1$. Il segnale analogico di banda base in uscita da tale modulatore, di banda $B=20\,kHz$, è posto in ingresso a un modulatore analogico BLD-PS operante a frequenza portante $f_p=3\,MHz$. Il segnale modulato è quindi trasmesso su un cavo coassiale di lunghezza $d=10\,km$ caratterizzato da un'attenuazione pari a $A_0=5\,dB/km$ alla frequenza di $1\,MHz$ e da impedenze di ingresso e di uscita identiche pari a $50\,\Omega$. Il cavo risulta adattato alle estremità per un massimo trasferimento di potenza. Si trasmette sul cavo una potenza pari a $W_T=10\,mW$.

- 1. Calcolare il numero di livelli L.
- 2. Calcolare l'attenuazione complessiva introdotta dal cavo.
- 3. Valutare il rapporto segnale-rumore all'uscita del demodulatore, supponendo che la potenza di rumore termico nella banda del segnale ricevuto all'ingresso del demodulatore valga $W_N = -122\,dBm$.
- 4. Supponendo di voler trasmettere la portante, si riduce il valore di f_p a $f_p^{'}=2\,MHz$. In queste condizioni si chiede di calcolare la massima potenza utilizzabile per trasmettere la frequenza portante, passando quindi da uno schema BLD-PS a uno BLD-PI o BLD-PR, nel caso in cui si voglia ottenere un valore del rapporto segnale-rumore dopo demodulazione pari a quello valutato nel punto 3.
- 5. Ancora nell'ipotesi di voler passare da uno schema BLD-PS a uno BLD-PI o BLD-PR, ma assumendo di mantenere la frequenza portante iniziale, determinare il valore del parametro η che permette di garantire per il collegamento una probabilità di errore sul simbolo pari a P_e = 10⁻⁸, corrispondente a y² = 12 dB, e i corrispondenti valori delle potenze W^U_T e W^P_T trasmesse per il segnale utile e per la portante, rispettivamente.
- 6. Volendo sostituire il cavo con una connessione radio in cui il ricevitore è caratterizzato da $T_S = 8T_0$, $G_T = G_R = 0 dB$, si calcoli a che frequenza f_p si deve lavorare per avere le stesse prestazioni richieste nel punto 5., utilizzando gli stessi valori per W_T , W_T^U , W_T^P , η .
- 7. Valutare la perdita percentuale di potenza ricevuta supponendo che l'impedenza di ingresso del ricevitore valga $20\,\Omega$.

Soluzione

1. Si può utilizzare la relazione che lega banda a frequenza di simbolo, e cioè:

$$B = \frac{f_L}{2} \left(1 + \gamma \right)$$

da cui si ottiene:

$$f_L = \frac{2B}{(1+\gamma)} = \frac{2 \cdot 20 \cdot 10^3}{1+1} = 20 \cdot 10^3 \, Hz.$$

Ricordando che:

$$f_L = \frac{f_b}{\log_2 L}$$

si ottiene

$$\log_2 L = \frac{f_b}{f_L} = \frac{60 \cdot 10^3}{20 \cdot 10^3} = 3 \to L = 8.$$

2. L'attenuazione introdotta dal cavo coassiale può essere valutata tramite la relazione:

$$A_{dB} = A_{0_{dB/km}} \cdot \sqrt{f_{p_{MHz}}} \cdot L_{km} = 5 \cdot \sqrt{3} \cdot 10 = 86,6 \, dB.$$

3. La potenza ricevuta, espressa in dBm, vale:

$$W_R = 10 - 86, 6 = -76, 6 \, dBm,$$

in cui si è tenuto conto che la potenza trasmessa W_T corrisponde a $10\,dBm$. La potenza di rumore termico calcolata dopo demodulazione, essendo lo schema di modulazione adottato di tipo BLD-PS, vale esattamente la metà di quella valutata a radio frequenze.

Si ha dunque:

$$W_{N_{DD}} = -122 - 3 = -125 \, dBm.$$

Il rapporto segnale-rumore dopo demodulazione cercato, SNR_{DD} , vale quindi:

$$SNR_{DD} = -76, 6 + 125 = 48, 4 \, dB.$$

4. Riducendo la frequenza portante a $f_p' = 2\,MHz$ si introduce un margine di sistema, risultando minore della precedente l'attenuazione introdotta dalla tratta in cavo. Si ha infatti:

$$M_{dB} = \Delta A = A_{dB} - A_{dB}^{'} = 15,89 \, dB.$$

Il margine introdotto può essere utilizzato per trasmettere la frequenza portante utilizzando uno schema di modulazione di tipo BLD-PI. Volendo infatti garantire un rapporto segnale-rumore dopo demodulazione pari a $SNR_{DD}=48,4\,dB,$ il valore del margine introdotto, indica, a parità di potenza di rumore termico $W_{N_{DD}}$, l'eccesso di potenza ricevuta rispetto a

quella necessaria al soddisfacimento della specifica. Esprimendo il margine in unità lineari, si ottiene:

$$M_{lin} = 10^{1,589} \cong 38, 8.$$

Tale valore indica che, per soddisfare le specifiche richieste, è sufficiente una potenza ricevuta $W_{R_{spec}}$ pari a una frazione della potenza complessivamente ricevuta W_R . Si ottiene infatti

$$W_{R_{spec}} = \frac{W_R}{M_{lin}} \cong 0,026 \, W_R.$$

Da tale risultato è possibile dedurre che è sufficiente il 2,6% della potenza ricevuta per ottenere un rapporto segnale-rumore dopo demodulazione pari a quello richiesto.

Il 97,4% di W_R e quindi di W_T può essere utilizzato per la trasmissione della frequenza portante. Essendo $W_T=10\,mW$ in trasmissione è possibile riservare una potenza pari a

$$W_T^P = 0,974 W_T = 9,74 mW \rightarrow 9.88 dBm$$

alla trasmissione della frequenza portante.

5. Si vuole avere $y^2 = 12 dB$, da cui si ha, partendo dalle unità lineari:

$$y^2 = \frac{3}{2} \frac{SNR_{DD}}{L^2 - 1}$$

e quindi passando in dB:

$$SNR_{DD}^{MIN} = y_{dB}^2 - 1,76 + 10\log_{10}(L^2 - 1) = 12 - 1,76 + 18 = 28,24 \, dB.$$

Poichè si ha $SNR_{DD} = 48,4 \, dB$, il margine di sistema è pari a:

$$M_{dB} = SNR_{DD} - SNR_{DD}^{MIN} = 48, 4 - 28, 24 = 20, 16 dB,$$

pari in lineare a $M=103,75.\,$ Si sta quindi utilizzando una $W_R=MW_R^{MIN},$ da cui:

$$W_R^{U,MIN} = \frac{W_R}{M} \to W_T^{U,MIN} = \frac{W_T}{M}.$$

Si può quindi utilizzare sulla portante la potenza:

$$W_T^P = W_T - W_T^{U,MIN} = W_T - \frac{W_T}{M} = \left(1 - \frac{1}{M}\right)W_T.$$

Sostitutendo i valori si ha:

$$W_T^P = \left(1 - \frac{1}{M}\right) W_T = \left(1 - \frac{1}{103,75}\right) 10^{-3}$$
$$= 0.9903 \cdot 10^{-3} = 9.904 \, mW \to 9.958 \, dBm.$$

Si ha inoltre:

$$W_T^{U,MIN} = \frac{W_T}{M} = \frac{10^{-3}}{103.75} = 0,096 \, mW \to -10,177 \, dBm.$$

Infine:

$$\eta = \frac{W_T^{U,MIN}}{W_T^{U,MIN} + W_T^P} = \frac{0,096}{10} = 9, 6 \cdot 10^{-3}.$$

6. A parità di W_T^U , per determinare il valore della frequenza portante utilizzabile è necessario determinare il valore dell'attenuazione complessiva ammissibile, che dipenderà dal valore della potenza di rumore W_N . Considerando l'uscita del demodulatore BLD, si ha: $W_N^{DD} = kT_SB$ che in dB porta a:

$$W_{N,dBm}^{DD} = kT_0|_{dBm/kHz} + 10log_{10} \left(\frac{T_S}{T_0}\right) + 10log_{10} \left(B_{kHz}\right)$$
$$= -144 + 9 + 13 = -122 dBm$$

Per ottenere l'SNR richiesto, pari a $SNR_{DD}^{MIN}=28,24\,dB$, è necessario quindi garantire una potenza ricevuta minima pari a:

$$W_R^{MIN} = W_N^{DD} + SNR_{DD}^{MIN} = -122 + 28,24 = -93,76 \, dBm.$$

La massima attenuazione tollerabile è quindi pari a:

$$A_{dB}^{MAX} = W_T^U - W_R^{MIN} = -10,177 + 93,76 = 83,6 \, dB,$$

e di conseguenza si deve imporre:

$$32,4 + 20log_{10}\left(f_p^{MAX}\right) + 20log_{10}\left(d_{km}\right) = 83,6,$$

da cui:

$$20log_{10}\left(f_{p}^{MAX}\right) = 83, 6 - 32, 4 - 20 = 31, 2 dB,$$

e infine:

$$f_p^{MAX} = 10^{\frac{31.2}{20}} = 10^{1.56} = 36.3 \, MHz.$$

7. Se l'impedenza di ingresso del ricevitore è posta pari a $Z_c = 20 \Omega$ la condizione di MTP non è più rispettata. Ricordando che la potenza trasferita al carico vale, in generale,

$$W_{Z_c} = P_{v_g} \cdot \frac{R_c}{\mid Z_c + Z_g \mid^2},$$

si ha, a parità del valore assunto da P_{v_g} , che il termine $\frac{R_c}{|Z_c+Z_g|^2}$ assume, per $Z_c=20\,\Omega,$ il valore

$$\frac{R_c}{\mid Z_c + Z_q \mid^2} = \frac{20}{\mid 20 + 50 \mid^2} = 0,004 \,\Omega^{-1},$$

mentre, nel caso in cui la condizione MTP risulta soddisfatta, si ha:

$$\frac{R_c}{\mid Z_c + Z_g \mid^2} = \frac{50}{\mid 50 + 50 \mid^2} = 0,005 \,\Omega^{-1}.$$

La perdita percentuale nella potenza trasferita ponendo $Z_c=20\,\Omega$ è pertanto del 20%.