

Appello di
RETI RADIOMOBILI / RETI RADIOMOBILI I del 21 Febbraio 2011
 (tempo 90 minuti)

Cognome _____ Nome _____ Matricola _____

ESERCIZIO 1.

Si consideri una rete cellulare GSM di tipo multicarrier-TMDA caratterizzata da una frequenza operativa di 1800 MHz e da un fattore D/R pari a 3,47 che dispone di 70 portanti, ciascuna con 7 canali, e che si estende per un'area di 80 Km² dove si considera la presenza di fading di Rayleigh.

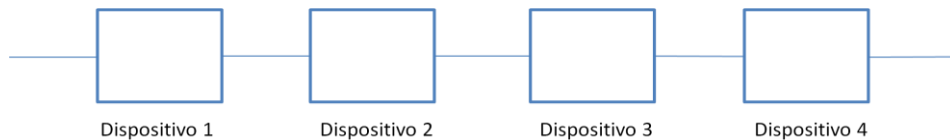
(se dovesse servire, si richiama la formula di Okumura-Hata per scenari suburbani:

$$L(urban)(dB) = 69.55 + 26.16 \log f_c - 13.82 \log h_{re} - a(h_{re}) + (44.9 - 6.55 \log h_{re}) \log d - C_{suburban}$$

$$a(h_{re}) = (1.1 \log f_c - 0.7) h_{re} - (1.56 \log f_c - 0.8) \text{ dB}$$

$$C_{suburban} = 2 [\log(f_c / 28)]^2 + 5.4 \text{)}$$

- Che valore di rapporto segnale interferente avrà il sistema così costituito? Che vantaggio porterebbe operare con antenne settoriali a 120°?
- Nell'ipotesi che il traffico offerto abbia una distribuzione uniforme nell'area e una intensità pari a 25 Erlang per Km², si dimensioni il raggio delle celle affinché la probabilità di blocco sia pari a 0,01% (si considerino celle circolari). Quanti siti sono necessari a soddisfare questo vincolo di copertura?
- Sulla base dei canali di cui è costituito il sistema, quanto vale la densità di traffico?
- Si considerino per tale sistema ricevitori costituiti dai seguenti dispositivi in cascata:



Dispositivo 1 avente guadagno 2 dB ed una temperatura fisica $T_L = 298^\circ\text{K}$;

Dispositivo 2 avente una figura di rumore di 9 dB ed un guadagno di 10 dB;

Dispositivo 3 con una figura di rumore di 2 dB ed un guadagno di 3 dB;

Dispositivo 4 con una temperatura equivalente di rumore $T_e = 17^\circ\text{C}$.

- Considerando una probabilità di outage di 0.9% e che la path loss debba soddisfare la seguente legge:

$$Lp(d[km]) = \begin{cases} 135 + \log(d) & d < 0,7km \\ \log(f) + \log(d) & d = 0,7km \\ 125 + 100 \log(d) & d > 0,7km \end{cases}$$

Calcolare la potenza in trasmissione necessaria sulla BTS per soddisfare i vincoli di copertura radio.

- f) A quanto ammonterebbe l'attenuazione per diffrazione se al centro del collegamento radio ci fosse un ostacolo alto 10 metri e considerando una BTS alta 25 metri, una MS alta 1,8 metri ed una distanza fra quest'ultime pari alla distanza di riuso del sistema considerato?
- g) Quale contributo di attenuazione porterebbe una ipotetica riflessione del terreno?
- h) Considerando l'area geografica di copertura dell'intero sistema ed i parametri di copertura calcolati ai punti precedenti calcolare la densità massima di utenti contemporaneamente attivi nel sistema?

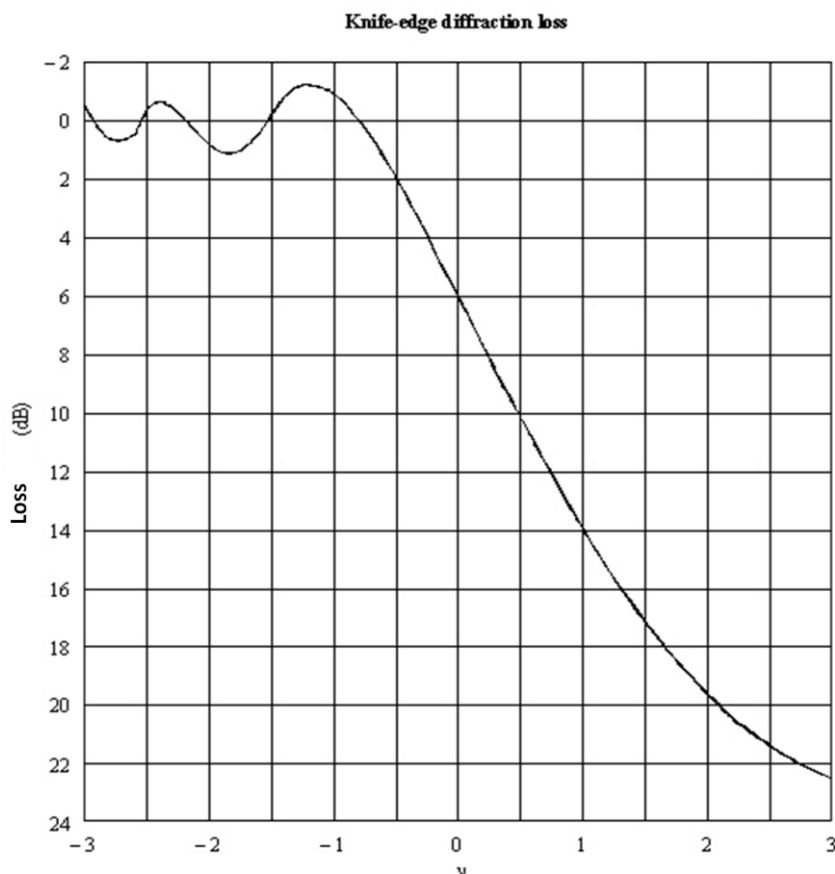
ESERCIZIO 2.

Si considerino celle a geometria esagonale di lato R e si calcoli la distanza di riuso D nelle seguenti ipotesi:

- a- Slow fading con deviazione standard $\sigma_{dB} = 6$ dB
- b- Massima probabilità di outage, $P_{outage} = 0.01$
- c- Potenza ricevuta a 10 metri dalla BS, $P(10m) = 0.1$ W
- d- Attenuazione con $\eta = 3.7$
- e- Potenza di soglia, $P_{th} = -50$ dB_m
- f- CCI = 18.66 dB

ESERCIZIO 3

Una rete cellulare è caratterizzata da un coefficiente di riuso $k=7$ e da un rapporto segnale interferente pari a 18 dB. Il segnale, affetto da fading di Rayleigh, è stato progettato per avere una probabilità di fuori servizio dell'1.5%. Nota la potenza di soglia dei ricevitori ($P_{th}=-63$ dBm) e la potenza ricevuta a 100mt ($P(100mt)=-35$ dBm), si calcoli il raggio delle singole celle.



Complementary Error Function Table													
x	erfc(x)	x	erfc(x)	x	erfc(x)	x	erfc(x)	x	erfc(x)	x	erfc(x)	x	erfc(x)
0	1.000000	0.5	0.479500	1	0.157299	1.5	0.033895	2	0.004678	2.5	0.000407	3	0.00002209
0.01	0.988717	0.51	0.470756	1.01	0.153190	1.51	0.032723	2.01	0.004475	2.51	0.000386	3.01	0.00002074
0.02	0.977435	0.52	0.462101	1.02	0.149162	1.52	0.031587	2.02	0.004281	2.52	0.000365	3.02	0.00001947
0.03	0.966159	0.53	0.453536	1.03	0.145216	1.53	0.030484	2.03	0.004094	2.53	0.000346	3.03	0.00001827
0.04	0.954889	0.54	0.445061	1.04	0.141350	1.54	0.029414	2.04	0.003914	2.54	0.000328	3.04	0.00001714
0.05	0.943628	0.55	0.436677	1.05	0.137564	1.55	0.028377	2.05	0.003742	2.55	0.000311	3.05	0.00001608
0.06	0.932378	0.56	0.428384	1.06	0.133856	1.56	0.027372	2.06	0.003577	2.56	0.000294	3.06	0.00001508
0.07	0.921142	0.57	0.420184	1.07	0.130227	1.57	0.026397	2.07	0.003418	2.57	0.000278	3.07	0.00001414
0.08	0.909922	0.58	0.412077	1.08	0.126674	1.58	0.025453	2.08	0.003266	2.58	0.000264	3.08	0.00001326
0.09	0.898719	0.59	0.404064	1.09	0.123197	1.59	0.024538	2.09	0.003120	2.59	0.000249	3.09	0.00001243
0.1	0.887537	0.6	0.396144	1.1	0.119795	1.6	0.023652	2.1	0.002979	2.6	0.000236	3.1	0.00001165
0.11	0.876377	0.61	0.388319	1.11	0.116467	1.61	0.022793	2.11	0.002845	2.61	0.000223	3.11	0.00001092
0.12	0.865242	0.62	0.380589	1.12	0.113212	1.62	0.021962	2.12	0.002716	2.62	0.000211	3.12	0.00001023
0.13	0.854133	0.63	0.372954	1.13	0.110029	1.63	0.021157	2.13	0.002593	2.63	0.000200	3.13	0.00000958
0.14	0.843053	0.64	0.365414	1.14	0.106918	1.64	0.020378	2.14	0.002475	2.64	0.000189	3.14	0.00000897
0.15	0.832004	0.65	0.357971	1.15	0.103876	1.65	0.019624	2.15	0.002361	2.65	0.000178	3.15	0.00000840
0.16	0.820988	0.66	0.350623	1.16	0.100904	1.66	0.018895	2.16	0.002253	2.66	0.000169	3.16	0.00000786
0.17	0.810008	0.67	0.343372	1.17	0.098000	1.67	0.018190	2.17	0.002149	2.67	0.000159	3.17	0.00000736
0.18	0.799064	0.68	0.336218	1.18	0.095163	1.68	0.017507	2.18	0.002049	2.68	0.000151	3.18	0.00000689
0.19	0.788160	0.69	0.329160	1.19	0.092392	1.69	0.016847	2.19	0.001954	2.69	0.000142	3.19	0.00000644
0.2	0.777297	0.7	0.322199	1.2	0.089686	1.7	0.016210	2.2	0.001863	2.7	0.000134	3.2	0.00000603
0.21	0.766478	0.71	0.315335	1.21	0.087045	1.71	0.015593	2.21	0.001776	2.71	0.000127	3.21	0.00000564
0.22	0.755704	0.72	0.308567	1.22	0.084466	1.72	0.014997	2.22	0.001692	2.72	0.000120	3.22	0.00000527
0.23	0.744977	0.73	0.301896	1.23	0.081950	1.73	0.014422	2.23	0.001612	2.73	0.000113	3.23	0.00000493
0.24	0.734300	0.74	0.295322	1.24	0.079495	1.74	0.013865	2.24	0.001536	2.74	0.000107	3.24	0.00000460
0.25	0.723674	0.75	0.288845	1.25	0.077100	1.75	0.013328	2.25	0.001463	2.75	0.000101	3.25	0.00000430
0.26	0.713100	0.76	0.282463	1.26	0.074764	1.76	0.012810	2.26	0.001393	2.76	0.000095	3.26	0.00000402
0.27	0.702582	0.77	0.276179	1.27	0.072486	1.77	0.012309	2.27	0.001326	2.77	0.000090	3.27	0.00000376
0.28	0.692120	0.78	0.269990	1.28	0.070266	1.78	0.011826	2.28	0.001262	2.78	0.000084	3.28	0.00000351
0.29	0.681717	0.79	0.263897	1.29	0.068101	1.79	0.011359	2.29	0.001201	2.79	0.000080	3.29	0.00000328
0.3	0.671373	0.8	0.257899	1.3	0.065992	1.8	0.010909	2.3	0.001143	2.8	0.000075	3.3	0.00000306
0.31	0.661092	0.81	0.251997	1.31	0.063937	1.81	0.010475	2.31	0.001088	2.81	0.000071	3.31	0.00000285
0.32	0.650874	0.82	0.246189	1.32	0.061935	1.82	0.010057	2.32	0.001034	2.82	0.000067	3.32	0.00000266
0.33	0.640721	0.83	0.240476	1.33	0.059985	1.83	0.009653	2.33	0.000984	2.83	0.000063	3.33	0.00000249
0.34	0.630635	0.84	0.234857	1.34	0.058086	1.84	0.009264	2.34	0.000935	2.84	0.000059	3.34	0.00000232
0.35	0.620618	0.85	0.229332	1.35	0.056238	1.85	0.008889	2.35	0.000889	2.85	0.000056	3.35	0.00000216
0.36	0.610670	0.86	0.223900	1.36	0.054439	1.86	0.008528	2.36	0.000845	2.86	0.000052	3.36	0.00000202
0.37	0.600794	0.87	0.218560	1.37	0.052688	1.87	0.008179	2.37	0.000803	2.87	0.000049	3.37	0.00000188
0.38	0.590991	0.88	0.213313	1.38	0.050984	1.88	0.007844	2.38	0.000763	2.88	0.000046	3.38	0.00000175
0.39	0.581261	0.89	0.208157	1.39	0.049327	1.89	0.007521	2.39	0.000725	2.89	0.000044	3.39	0.00000163
0.4	0.571608	0.9	0.203092	1.4	0.047715	1.9	0.007210	2.4	0.000689	2.9	0.000041	3.4	0.00000152
0.41	0.562031	0.91	0.198117	1.41	0.046148	1.91	0.006910	2.41	0.000654	2.91	0.000039	3.41	0.00000142
0.42	0.552532	0.92	0.193232	1.42	0.044624	1.92	0.006622	2.42	0.000621	2.92	0.000036	3.42	0.00000132
0.43	0.543113	0.93	0.188437	1.43	0.043143	1.93	0.006344	2.43	0.000589	2.93	0.000034	3.43	0.00000123
0.44	0.533775	0.94	0.183729	1.44	0.041703	1.94	0.006077	2.44	0.000559	2.94	0.000032	3.44	0.00000115
0.45	0.524518	0.95	0.179109	1.45	0.040305	1.95	0.005821	2.45	0.000531	2.95	0.000030	3.45	0.00000107
0.46	0.515345	0.96	0.174576	1.46	0.038946	1.96	0.005574	2.46	0.000503	2.96	0.000028	3.46	0.00000099
0.47	0.506255	0.97	0.170130	1.47	0.037627	1.97	0.005336	2.47	0.000477	2.97	0.000027	3.47	0.00000092
0.48	0.497250	0.98	0.165769	1.48	0.036346	1.98	0.005108	2.48	0.000453	2.98	0.000025	3.48	0.00000086
0.49	0.488332	0.99	0.161492	1.49	0.035102	1.99	0.004889	2.49	0.000429	2.99	0.000024	3.49	0.00000080