

COMPITI: esercizi ricorretti

Si consideri il radar a scansione coerente SSTH/E (US Air Force),  
 la cui piattaforma dista 833 km e il cui fascio d'antenna è inclinato  
 di  $45^\circ$  rispetto al nadir.

Se la freq è 19.6 GHz e la piattaforma ha diametro di circa 1m,  
 si calcoli il footprint al suolo.

Si illustri quale è il footprint in tali velocità, scrivendo non più di  
 una pagina

$$R_r = \frac{CTP}{2 \sin \theta} = \frac{CTP}{1.414} = 0.707 \cdot CTP =$$

$$R_a = \frac{H \lambda}{L \cos \theta} = \frac{833 \text{ km} \cdot \frac{3 \cdot 10^8}{19 \cdot 10^9}}{1 \cdot \cos 45^\circ} = 18.6 \text{ km}$$

$$IFOV = R_r R_a = 17 \cdot 3.95 \cdot 10^{12}$$

$$R_A = \frac{\lambda^2}{4\pi R^2}$$

$$IFOV = R_A \cdot r^2$$

Indica qual'è il blurring del volo, ovvero il più piccolo oggetto misurabile  
 in maniera precisa, la dimensione del pixel.

$$\text{Con un } \tau_p = 1 \text{ ns} = 1 \cdot 10^{-9} \text{ s} \rightarrow IFOV = 3945 \text{ m}^2$$

È molto ampio sull'angolo, riducibile con SAR.

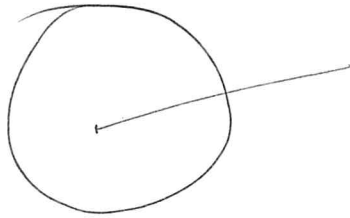
$$\frac{\sin \alpha \cdot L_a}{2} = 0.5 \text{ m}$$

Si consideri un sistema di radiocollocazione + centrale basato nel metodo  
 ibrido TOA + AoA

Quel è il numero di stazioni fisse necessarie?

Se non una sola stazione fissa in condizioni ideali, perché in un sistema circolare (cilindrico sul piano  $z$  fisso), conoscendo il raggio e sapendo ho definito il punto del piano. Graficamente

ho una semiretta  
 cerchio in



che interseca un solo punto.

Sia  $\Gamma$  l'ampiezza del lobo principale e che il ritardo max  
 effetto da errore elastico  $-\Delta t_{max} < \Delta t < \Delta t_{max}$

Calcolando in funzione di  $\Gamma$  e  $\Delta t_{max}$  la massima distanza di funzionamento  
 sapendo che la zona di incertezza deve essere  $\leq 200m^2$

Bisogna calcolare l'area  $a [rad]$

$$\frac{a}{2} (R_{max}^2 - R_{min}^2) = \frac{a}{2} ((R+c\Delta t)^2 - (R-c\Delta t)^2) = \frac{a}{2} (R^2 - R^2 + (c\Delta t)^2 - (c\Delta t)^2 + 2Rc\Delta t + 2Rc\Delta t) = \frac{a}{2} \cdot 4Rc\Delta t = 2acR\Delta t$$

Al massimo deve essere 200, con  $a = \Gamma$

$$1/200 = 2ec\Delta t + R$$

$$\frac{100}{\Gamma \cdot c\Delta t} = R_{max}$$

Si suppone che una stazione base ha  $n$  elementi e che  $\Delta t_{max}$  valga 18ns. Quanto deve essere  $n$  per avere il diametro 100m?

$$\Gamma = \frac{100}{100 \cdot 180 \cdot 3 \cdot 10^8} = 0.185 \text{ rad}$$

$$\Gamma = 2 \arcsin\left(\frac{z}{n}\right) \quad \arcsin\left(\frac{z}{n}\right) = \frac{\Gamma}{2}$$

$$\sin\left(\frac{\Gamma}{2}\right) = \frac{z}{n} \quad n = \frac{z}{\sin\left(\frac{\Gamma}{2}\right)} = 21.65 \Rightarrow 22$$

Si supponga che all'interno di un generico scenario prospettivo, il mercato sia rappresentato per semplicità da tre soli contributi distinti, qualunque ne be posizione. Si supponga che essi siano dati dalle seguenti espressioni:

$$N_i = (i-1) N_0 \quad i=1,2,3$$

$$P_i = P_0 / i \quad i=1,2,3$$

con  $N_0$  e  $P_0$  costanti

Calcolare il DS in funzione di  $N_0$  e  $P_0$ . Come viene con  $N_1$  e  $P_1$ ?  
 Per calcolare il DS bisogna trovare il  $N_{medio}$

$$N_{medio} = \frac{\sum_i N_i P_i}{\sum P_i} = \frac{N_0 \cdot \frac{1}{2} P_0 + 2 N_0 \cdot \frac{1}{3} P_0}{P_0 + \frac{P_0}{2} + \frac{P_0}{3}} = \frac{\frac{1}{2} N_0 P_0 + \frac{2}{3} N_0 P_0}{\frac{6 P_0 + 3 P_0 + 2 P_0}{6}}$$

$$= \frac{\frac{3 P_0 + 4 P_0}{6} N_0}{\frac{11}{6} P_0} = \frac{7}{11} N_0$$



Ora

$$DS = \frac{\sum_i (\nu_i - \nu_{med})^2 P_i}{\sum P_i} =$$

← somma a normalizzare

$$\frac{(0 - \frac{7}{11} \nu_0)^2 P_0 + (\nu_0 - \frac{7}{11} \nu_0)^2 \frac{P_0}{2} + (2\nu_0 - \frac{7}{11} \nu_0)^2 \frac{P_0}{3}}{\frac{11}{6} P_0}$$

$$\frac{\frac{49}{121} \nu_0^2 P_0 + \left(\frac{4}{11} \nu_0\right)^2 \frac{P_0}{2} + \left(\frac{11}{11} \nu_0\right)^2 \frac{P_0}{3}}{\frac{11}{6} P_0} =$$

$$\frac{\frac{49 \nu_0^2 P_0}{121} + \frac{8 P_0 \nu_0^2}{121} + \frac{75 \nu_0^2 P_0}{121}}{\frac{11}{6} P_0} = \frac{\frac{12}{11} \nu_0^2 P_0}{\frac{11}{6} P_0}$$

$$\nu_0 \sqrt{\frac{72}{121}} = \frac{\nu_0}{11} \sqrt{72} = \nu_0 \frac{6\sqrt{2}}{11}$$

Non dipende direttamente da  $\nu_0$  ed  $\bar{e}$  indipendente da  $\bar{P}_0$   
 (per come è definito non dipende da  $P_0$ , se  $P_0$  è definito come  
 sempre potremo e non polinomio: non serve ad esame).

La suppongo di calcolo in tali scenario un sistema di radiobroadcast  
 cellulare basato su TDA e la suppongo che il DS può essere  
 assunto come ragionevole stima dell'errore che affligge ciascuna misura  
 temporale. La suppongo che la riprese di incertezza per una  
 approssimativamente circolare e pari alla spina delle carenze circolari  
 Calcolare quali deve essere  $\tau_0$  affinché l'errore sia  $< 30m$

$$E < 30m$$

$$E = \frac{DS \cdot c}{2} = 30m$$

$$DS = \frac{30 \cdot 2}{c} = 200ns$$

$$DS = \frac{6 \sqrt{2} \tau_0}{11} \Rightarrow \tau_0 = \frac{200ns}{\frac{6 \sqrt{2}}{11}} = 259$$

Per migliorare le prestazioni del sistema la suppongo di usare  
 una tecnologia a divisione di codice e sequenze, singoli  
 canali ovvero correlazioni.

Considerando il  $\tau_0$  precedente, quali deve essere il  $T_c$  al fine  
 di poter risolvere 3 canali vicini? Quanto vale approssimativamente  
 la banda richiesta?

Per risolvere il tempo di chip deve essere inferiore al ritardo  $\Rightarrow \tau_{chip} \leq \tau_0$   
 la banda di CANA  $\sim \frac{1}{T_c} \Rightarrow \frac{1}{\tau_0} \sim 3.86 MHz$

Si consideri un sistema di radiocollocazione basato su tecnica ToA e costituito per semplicità da 3 stazioni base (FS). Il radiocollocazione fra l'utente mobile (MS) da localizzare e ciascuna delle stazioni base è affetto da multipath. Con riferimento ai canali multipli tra MS e FS<sub>i</sub>, si suppone che la distribuzione dei ritardi relativi sia descritta da

$$f(\xi) = \lambda_i^2 \xi e^{-\lambda_i \xi} \quad i=1,2,3$$

con  $\lambda_i$  parametro caratteristico

$$\lambda_1 = 3 \cdot 10^7 \text{ s}^{-1}$$

$$\lambda_2 = 2 \cdot 10^7 \text{ s}^{-1}$$

$$\lambda_3 = 1.5 \cdot 10^7 \text{ s}^{-1}$$

Si suppone inoltre che per effetto dei canali multipli, il ritardo di propagazione stimato  $t_i$  della FS<sub>i</sub> differisca dal valore ideale  $t_0^i$  da una quantità pari al valore medio  $\xi_H^i$  della densità di probabilità associata al radiocollocazione, in simboli

$$t_i = t_0^i + \xi_H^i$$

→ Calcolare gli errori commessi nella stima dei ritardi delle 3 stazioni base per l'applicazione del ToA

Bisogna calcolare il valore medio

$$\xi_H^i = \lambda_i^2 \int_0^{\infty} \xi^2 e^{-\lambda_i \xi} d\xi = \frac{\lambda_i^2}{-\lambda_i} \left[ \xi^2 e^{-\lambda_i \xi} + \frac{2\xi}{-\lambda_i} e^{-\lambda_i \xi} \right]_0^{\infty} = -2\lambda_i^2 \int_0^{\infty} \frac{\xi e^{-\lambda_i \xi}}{-\lambda_i} d\xi$$

$$= 2\lambda_i \int_0^{\infty} \xi e^{-\lambda_i \xi} d\xi = 2\lambda_i \left[ \frac{\xi e^{-\lambda_i \xi}}{-\lambda_i} + \frac{e^{-\lambda_i \xi}}{\lambda_i^2} \right]_0^{\infty} = -2\lambda_i \int_0^{\infty} \frac{e^{-\lambda_i \xi}}{-\lambda_i} d\xi = 2 \int_0^{\infty} e^{-\lambda_i \xi} d\xi = 2 \left[ \frac{e^{-\lambda_i \xi}}{-\lambda_i} \right]_0^{\infty}$$

$$= \left( -\frac{2}{\lambda_i} \right) = \frac{2}{\lambda_i}$$



Perché

$$e_i = t_0' \cdot c - (t_0' + \xi_M') \cdot c = \xi_M' \cdot c \Rightarrow e_i = \frac{z}{\lambda_i} \cdot c = \begin{cases} @ \lambda_i \Rightarrow e_i = 20 \text{ m} \\ \lambda_2 \Rightarrow e_2 = 30 \text{ m} \\ \lambda_3 \Rightarrow e_3 = 40 \text{ m} \end{cases}$$

Bisogna ora calcolare le varianza,  $f$  la cui radice è il DS, perché è  
mentre è in grado di calcolare il DS

$$\sigma_i^2 = \int_0^{\infty} \left( \xi - \frac{z}{\lambda_i} \right)^2 \cdot f(\xi) d\xi$$

$$= \int_0^{\infty} \xi^2 f(\xi) d\xi + \underbrace{\int_0^{\infty} \frac{4}{\lambda_i^2} f(\xi) d\xi}_{= \frac{4}{\lambda_i^2}} - \underbrace{\frac{4}{\lambda_i} \int_0^{\infty} \xi f(\xi) d\xi}_{\frac{z}{\lambda_i} \cdot \frac{4}{\lambda_i} = \frac{4}{\lambda_i^2}} \Rightarrow$$

$$= \int_0^{\infty} \xi^2 f(\xi) d\xi - \frac{4}{\lambda_i^2}$$

$$\lambda_i^2 \int_0^{\infty} \xi^3 e^{-\lambda_i \xi} d\xi = \left| \frac{\lambda_i^2 \xi^3 e^{-\lambda_i \xi}}{-\lambda_i} \right|_0^{\infty} - \frac{3\lambda_i^2}{-\lambda_i} \int_0^{\infty} \xi^2 e^{-\lambda_i \xi} d\xi = 3\lambda_i \int_0^{\infty} \xi^2 e^{-\lambda_i \xi} d\xi$$

$$= \frac{3}{\lambda_i} \underbrace{\lambda_i^2 \int_0^{\infty} \xi^2 e^{-\lambda_i \xi} d\xi}_{\frac{2}{\lambda_i}} = \frac{6}{\lambda_i^2}$$

$$\Rightarrow \sigma = \frac{6}{\lambda_i^2} - \frac{4}{\lambda_i^2} = \frac{2}{\lambda_i^2}$$

$$\Delta S = \frac{\sqrt{2}}{\lambda_i^2}$$



Staccare il sistema reale e tagliare il DS all'emere, precedente, l'emere totale con rete (nell'esercizio si due  $t_i = t_0' + \xi_i' - DS$ )  
(secondo me è  $\frac{DS}{2}$ )

$$\xi_i = \frac{f_{em}^i}{f} - DS \cdot c = \left( \frac{2}{\lambda_i} - \frac{\sqrt{2}}{\lambda_i} \right) c = \begin{cases} \lambda_1 = \xi = 5.86 \mu m \\ \lambda_2 = \xi = 8.79 \mu m \\ \lambda_3 = \xi = 11.72 \mu m \end{cases}$$

Supponendo che l'emere alla stroma delle pannelle sia proporzionale alle somme degli emeri contenuti nella stroma delle circonferenze

$$e = k(e_1 + e_2 + e_3)$$

calcolare la riduzione percentuale

$$\frac{k(e_1 + e_2 + e_3) - k(e_1c + e_2c + e_3c)}{k(e_1 + e_2 + e_3)} \cdot 100 = 70\%$$

Si ha una riduzione del 70% dell'emere

Un sistema di radiolocalizzazione terrestre basato sul metodo TMA è costituito da 3 stazioni fisse che, in un opportuno sistema di riferimento, hanno coordinate  $S_1(0,0)$ ,  $S_2(3\text{km}, 0)$ ,  $S_3(0,6\text{km})$ .

Si supponga che inizialmente il sistema operi in condizioni ideali e che i ritardi di propagazione relativi ad un terminale da dove emette localizzato siano rispettivamente  $\tau_{01} = 9.428 \mu\text{sec}$ ,  $\tau_{02} = 7.453 \mu\text{sec}$ ,  $\tau_{03} = 14.9 \mu\text{sec}$

Calcolare la posizione  $P$  del terminale.

$$\begin{aligned} R_{01} &= 2.828 \text{ km} \\ R_{02} &= 2.236 \text{ km} \\ R_{03} &= 4.470 \text{ km} \end{aligned}$$

Per trovare il punto in un sistema circolare uso le equazioni:

$$x_M = \frac{(y_2 - y_1)C_3 - (y_2 - y_3)C_1}{2[(x_2 - x_3)(y_2 - y_1) - (x_2 - x_1)(y_2 - y_3)]} = 2 \text{ km}$$

$$\begin{aligned} C_3 &= x_2^2 + y_2^2 - x_3^2 - y_3^2 + R_3^2 - R_2^2 = -12 \text{ km} \\ C_1 &= x_2^2 + y_2^2 - x_1^2 - y_1^2 + R_1^2 - R_2^2 = 12 \text{ km} \end{aligned}$$

$$y_M = \frac{(x_2 - x_1)C_3 - (x_2 - x_3)C_1}{2[(y_2 - y_1)(x_2 - x_1) - (y_2 - y_3)(x_2 - x_3)]} = 2 \text{ km}$$

Si supponga ora che, a causa delle imprecisioni del sistema (risoluzione temporale, quantizzazione di prop. N/S, ecc) i ritardi minimi  $\tau_i$  ( $i=1,2,3$ ) differiscano da  $\tau_{0i}$  per un valore  $K$

$$\tau_i = \tau_{0i} K \quad i=1,2,3$$

Si assume  $K$  variabile aleatoria  $f(k) = \lambda^2 k e^{-\lambda k}$  con  $\lambda$  parametro reale. Sia  $\epsilon_i$  l'errore commesso sulla stima negli  $i$ -esimi della circonferenza  $i$ -esima e si supponga che l'errore complessivo  $\epsilon$  sulle  $i$ -esime possa essere espresso con

$$\epsilon = \frac{\sum_i \epsilon_i}{3}$$

Calcolare il minimo valore di  $\lambda$  affinché l'errore medio commesso nella determinazione di un terminale di sistema in P sia inferiore a 50m

$$Y = ax + b \quad \langle Y \rangle = a \langle X \rangle + b$$

Calcolo l'errore complessivo

$$\epsilon_i = R_{0i} - R_i = R_{0i} (1 - K)$$

La definizione di questo errore è sbagliata, perché per sé ha un errore medio nullo

$$\epsilon = \frac{(R_{01} + R_{02} + R_{03})(1 - K)}{3}$$

$$\langle \epsilon \rangle = \frac{R_{01} + R_{02} + R_{03}}{3} (1 - \langle K \rangle)$$

Si tratta di calcolare  $\langle K \rangle$

$$\int_0^{\infty} k^2 \lambda^2 e^{-\lambda k} dk = \left[ \frac{k^2 \lambda e^{-\lambda k}}{-\lambda} \right]_0^{\infty} - \frac{2\lambda^2}{-\lambda} \int_0^{\infty} k e^{-\lambda k} dk = 2\lambda \int_0^{\infty} k e^{-\lambda k} dk = 2\lambda \left( \frac{k e^{-\lambda k}}{-\lambda} + \int_0^{\infty} \frac{e^{-\lambda k}}{-\lambda} dk \right)$$

$$= 2 \int_0^{\infty} e^{-\lambda k} dk = 2 \cdot \left[ \frac{e^{-\lambda k}}{-\lambda} \right]_0^{\infty} = \frac{2}{\lambda}$$

l'energia media è quindi

$$\langle E \rangle = \left( \frac{R\sigma_1 + R\sigma_2 + R\sigma_3}{3} \right) \left( 1 - \frac{2}{\lambda} \right)$$

presento 50m max  $\uparrow R$

$$50 - R = \frac{-2R}{\lambda}$$

$$\lambda = \frac{-2R}{50 - R}$$

$R = 3.178 \text{ Km} \Rightarrow \lambda \leq 2.032$  *shepheto: punto de uso - es*

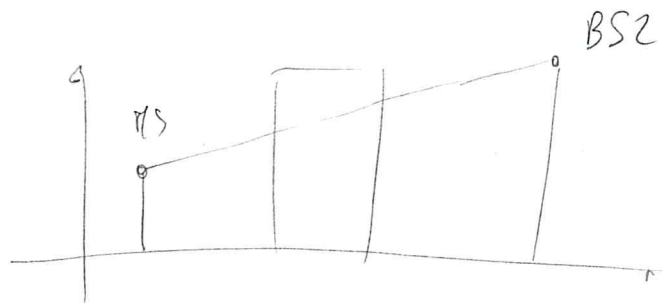
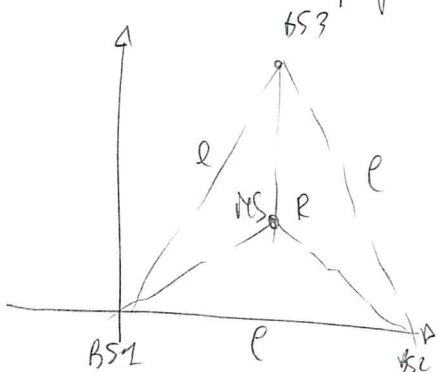
Se l'energia fosse stata definita, GIUSTAMENTE

$$E = KR_{ei} - R_{ei} \Rightarrow$$

$$\langle E \rangle = R \left( \frac{2}{\lambda} - 1 \right) \Rightarrow 50 + R = \frac{2R}{\lambda}$$

$$\Rightarrow \lambda = \frac{2R}{50 + R} = 1.969 \Rightarrow \lambda \geq 1.969$$

Si consideri il sistema di retelecellulari basato sulle semplici rete cellulari in figura



Le 3 stazioni fisse utilizzate, in le localizzazioni si trovano ai vertici di un triangolo equilatero di lato  $l = 5 \text{ km}$ . Il mobile si trova nel baricentro di coordinate  $l/2, \frac{l}{3}\sqrt{3}$  e perciò ad una distanza da ciascuna pari a  $R = \frac{l}{3}\sqrt{3}$ .

Si supponga la antenna isotropa e si assume l'efficienza di radiazione. Il metodo è il TOA con come Geoban per ottenere di notte (non richiama direttamente!). Per ciascuna delle stazioni fisse, il mobile viene localizzato e viene la distanza usando l'ottenimento di spazio libero. Le 1 e 3 sono LoS e 2 NLoS, con  $A_{rup}^{dB} = 3 \text{ dB}$ .

Calcolare la distanza  $R_1, R_2, R_3$  rispetto MS  $\rightarrow$  BS, stimate

$$P_R = P_T \cdot G_R G_T \left( \frac{\lambda}{4\pi R} \right)^2 \quad \leftarrow \text{se } \neq 0 \text{ dB (non è in linea)}$$

$$\frac{P_R}{P_T} \cdot \frac{1}{G_R G_T} \cdot \left( \frac{4\pi}{\lambda} \right)^2 = \frac{1}{R^2} \quad R = \frac{\lambda}{4\pi} \sqrt{\frac{G_R G_T \cdot P_T}{P_R}}$$

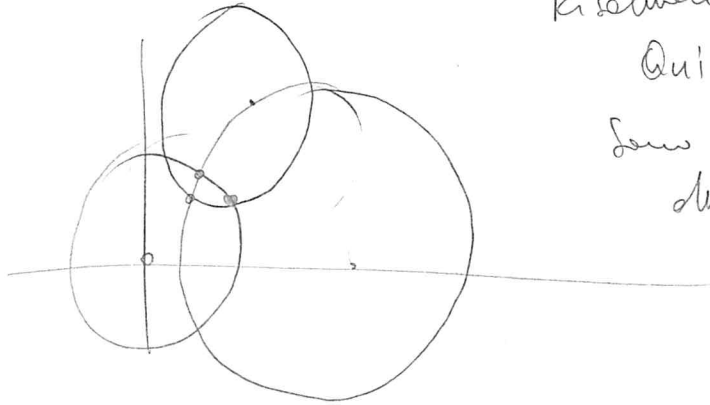
$$R_1 \text{ e } R_3 \text{ sono } = \frac{l\sqrt{3}}{3} = 2.887 \text{ km}$$

$R_2$  ha  $3 \text{ dB} = 1.995$ , quindi la potenza ricevuta è attenuata

$$R = \frac{\lambda}{4\pi} \sqrt{G_R G_T \frac{P_T}{P_R} \cdot A} = R_0 \cdot \sqrt{A} = 4.0078 \text{ km} = 4.07 \text{ km}$$

No, perché stimate la potenza, essendo la potenza ricevuta attenuata da un guadagno di indipendenza dal percorso, lo stime è sbagliato.

Supponendo di prendere i 3 punti di riferimento più vicini, calcoleremo l'elemento



Risoluzione: tre sistemi...

Qui non tornano...

Sono sufficienti

due sistemi, uno tratto  
relativo doppio  
in stereoproiezione, due  
ulteriori.

$$(x_M - x_F)^2 + (y_M - y_F)^2 = R_i^2$$

$$\Rightarrow \begin{cases} (x_M - 0)^2 + (y_M - 0)^2 = (2887)^2 \\ (x_M - 5000)^2 + (y_M - 0)^2 = (4078)^2 \end{cases}$$

$$\begin{cases} x_M^2 + y_M^2 = (2887)^2 - x_M^2 \\ x_M^2 - 10000x_M + (5000)^2 + y_M^2 = (4078)^2 \end{cases}$$

$$\begin{cases} \text{---} \\ x_M^2 - 10000x_M + (5000)^2 + (2887)^2 - x_M^2 = (4078)^2 \end{cases} \quad \begin{cases} x_M = 1670 \text{ m} \end{cases}$$

$$y_M = \pm \sqrt{(2887)^2 - 1670^2} = \pm 2355 \text{ m} \Rightarrow \text{punto } (1670, 2355)$$

$$\begin{cases} x_M^2 + y_M^2 = (2887)^2 \\ (x_M - 2500)^2 + (y_M - y_M - 2887)^2 = (2887)^2 \end{cases}$$

$$\begin{cases} x_M^2 + y_M^2 = (2887)^2 \\ x_M^2 - 5000x_M + 2500^2 = 0 \\ x_M = 2500 \\ y_M = \pm \sqrt{(2887)^2 - x_M^2} = \pm 1444 \end{cases}$$

$$\Rightarrow \text{punto } (2500, 1444)$$

$$\begin{cases} (x_M - 5000)^2 + (y_M - 0)^2 = 4078^2 \\ (x_M - 2500)^2 + \left(y_M - \frac{\sqrt{3}}{2} \rho\right)^2 = (2897)^2 \end{cases} \quad \begin{cases} x_M^2 + (5000)^2 - 10000x_M - (4078)^2 + y_M^2 = 0 \\ x_M^2 + (2500)^2 - 5000x_M + y_M^2 + \frac{3}{4}(5000)^2 - 8660y_M - (2897)^2 = 0 \end{cases}$$

$$\begin{cases} x_M^2 + y_M^2 - 10000x_M + 2893^2 = 0 \\ x_M^2 + y_M^2 - 5000x_M - 8660y_M + 4082^2 = 0 \end{cases} \quad \begin{cases} +557x_M^2 + 553^2 - 61600y_M + y_M^2 - 5.740^6 y_M \\ + 5.53 \cdot 10^6 + 2893^2 = 0 \\ -15000x_M - 8660y_M + 2880^2 = 0 \\ x_M = \frac{8660y_M + 2880^2}{-15000} = -577x_M + 553 \end{cases}$$

$$\hat{P}_M = (2223, 2340)$$

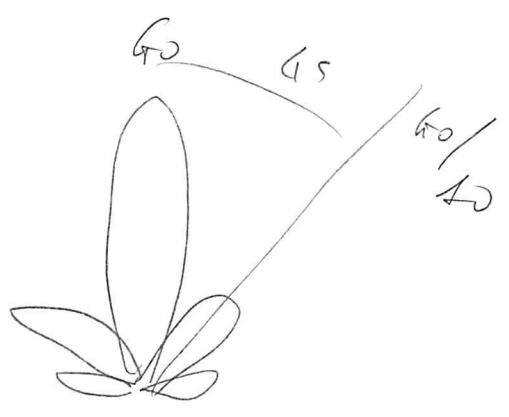
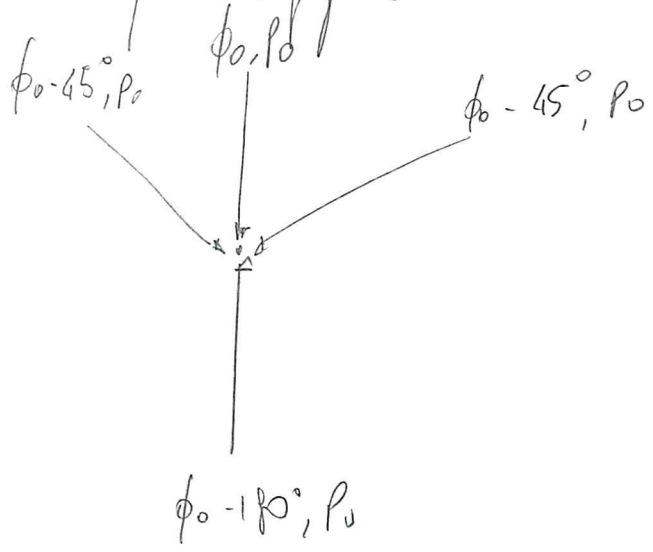
l'erreur  $\bar{e}$  la distance

$$e = \sqrt{(x_M - \hat{x}_M)^2 + (y_M - \hat{y}_M)^2} =$$

$$P_M = (2500, 1443) \Rightarrow e = 939 \text{ m}$$



Si suppone che all'interno di un gemma scendano proporzionalmente il numero sia ragionato per semplicità da 4 soli contributi (maggi) distribuiti, qualunque sia la loro posizione. Si suppone inoltre che la distribuzione delle distanze di arrivo (arrivi) e la potenza in ingresso all'antenna vengono meno quelle in figura



Calcolare arrivo spread in funzione di  $\phi_0$  e  $\rho_0$ . Come viene AS in funzione di  $\rho_0$ ?

Supponendo invece che la funzione quadratica sia quella in figura calcolare di nuovo AS.

Si suppone di fare un sistema AOA. Calcolare l'arrivo supponendo la regione circolare e il diametro sia pari all'arco di circonferenza retto che AS.

Con max errore 100m trovare dove

Supponendo di dover garantire



Se l'antenna è isotropa, la potenza ricevuta coincide per ogni raggio con quella che giunge all'antenna incidente, e dunque  $P_0$ . Nella definizione di spread spread

$$AS = \sqrt{\frac{\sum (\varphi_i - \varphi_M)^2 \cdot P_i}{\sum P_i}}$$

$$\text{con } \varphi_M = \frac{\sum \varphi_i \cdot P_i}{\sum P_i}$$

$$\varphi_M = \frac{\varphi_0 P_0 + (\varphi_0 + 45^\circ) P_0 + (\varphi_0 - 45^\circ) P_0 + (\varphi_0 + 135^\circ) P_0}{4 P_0} = \varphi_0 + \frac{1 P_0}{4} = 45^\circ + \varphi_0$$

$$AS = \sqrt{\frac{(\varphi_0 - \varphi_0 + 45^\circ)^2 P_0 + (\varphi_0 + 45^\circ - \varphi_0 - 45^\circ)^2 P_0 + (\varphi_0 - 45^\circ - \varphi_0 - 45^\circ)^2 P_0 + (\varphi_0 + 135^\circ - \varphi_0 - 45^\circ)^2 P_0}{4 P_0}}$$

$$= \sqrt{\frac{(45^\circ)^2 + (90^\circ)^2 + (135^\circ)^2}{4}} = 84^\circ = 1.466 \text{ rad}$$

Con antenna direttiva nessuno,  $P_0$ : numero  $\varphi_M$

$$\frac{\sum P_i \cdot \varphi_i}{\sum P_i} = \frac{\varphi_0 P_0 + (\varphi_0 + 45^\circ) \frac{P_0}{10} + (\varphi_0 - 45^\circ) \frac{P_0}{10}}{P_0 + \frac{P_0}{10} + \frac{P_0}{10}} = \varphi_0$$

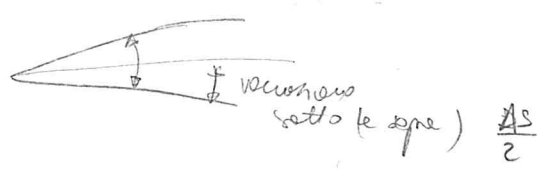
$\frac{6}{5} P_0$

$$AS = \sqrt{\frac{(\cancel{\varphi_0} - \cancel{\varphi_0})^2 P_0 + (\cancel{\varphi_0} + 45 - \cancel{\varphi_0})^2 \frac{P_0}{10} + (\cancel{\varphi_0} - 45 - \cancel{\varphi_0})^2 \frac{P_0}{10}}{\frac{6}{5} P_0}}$$

$$AS = \sqrt{\frac{\left(\frac{45}{10}\right)^2 + \left(\frac{-45}{10}\right)^2}{\frac{6}{5}}} P_0 = 18.4^\circ = 0.320 \text{ rad}$$

Per calcolare l'angolo massimo

$$r \cdot \alpha = \text{costo}$$



$$r_E = \frac{d_{\text{MAX}} \cdot AS}{2} < 100$$

$$d_{\text{MAX}} < \frac{200}{AS} = 625 \text{ m} \quad \text{costo 2}$$

$$\frac{200}{1.466} = 136 \text{ m} \quad \text{costo 1}$$

Per coprire un'area rettangolare di 6x3 Km, sapendo che ogni punto che contribuisce alla localizzazione fino a  $d_{\text{MAX}}$ , avere AS l'angolo di vista

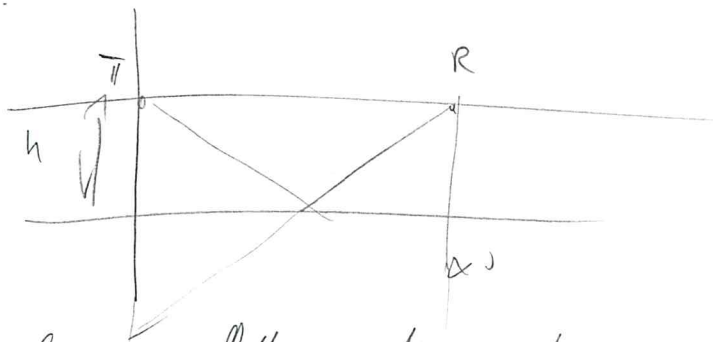
$$N = \frac{AS}{\underbrace{\pi d_{\text{MAX}}^2}_{\text{è il raggio}}} = \begin{cases} 15 \text{ costo unificati} \\ 310 \text{ costo separati} \end{cases}$$

Si consideri il modo di propagazione, in un mezzo, in cui  $R$  si allontani da  $T$  parallelamente all'asse  $x$  e a partire da un valore  $x_0 > h$ .

Nel campo diretto

$$E_D = \frac{E_0}{x} e^{-i\beta x}$$

dove  $x (> x_0)$  è la lunghezza del campo diretto ed  $E_0$  il campo diretto per semplicità.



A causa delle riflessioni del terreno, il campo effettivamente ricevuto differisce da quello diretto e può essere in generale espresso come

$$E_{TOT}(u) = E_0(u) \cdot f(u)$$

dove  $f(u)$  rappresenta un opportuna funzione correttiva.

Supponendo che la interfaccia terreno-atmosfera sia perfettamente isotropa e che il coefficiente di riflessione del terreno valga  $r_T = -1$

Calcolare  $f(u)$  supponendo di poter trascurare la differenza fra le lunghezze dei cammini

Calcolare  $f(u)$ , supponendo di poter trascurare la differenza tra le lunghezze dei cammini per quanto riguarda l'ampiezza dei contributi (due differenze solo nelle fasi quindi)

$$\sqrt{1 + \xi^2} \underset{\xi \rightarrow 0}{\sim} 1 + \frac{1}{2} \xi^2$$

$$f(u) = e^{-i\beta u} - e^{-i\beta u} = 2 \cos(\beta u)$$

$$f(u) = e^{-i\beta u} - e^{-i\beta(\sqrt{u^2 + 4h^2})} = e^{-i\beta u} - e^{-i\beta u \left( \sqrt{1 + \left(\frac{2h}{u}\right)^2} \right)} = e^{-i\beta u} - e^{-i\beta u \left( 1 + \frac{1}{2} \left(\frac{2h}{u}\right)^2 \right)}$$

$$f(n) = e^{j\beta n} - e^{-j\beta n \left(1 + \frac{2h^2}{n^2}\right)} = e^{j\beta n} \left(1 - e^{-j\beta n \left(1 + \frac{2h^2}{n^2}\right) - n}\right) \stackrel{10}{=} \\ = e^{j\beta n} \left(1 - e^{-j\beta n \left(1 + \frac{2h^2}{n^2} - 1\right)}\right) = e^{j\beta n} \left(1 - e^{-j\beta \frac{2h^2}{n}}\right)$$

$$\Rightarrow f(n) = \left(1 - e^{-j\beta \frac{2h^2}{n}}\right)$$

$$E_T(n) = E(n) \cdot 1 - e^{-j\beta \frac{2h^2}{n}}$$

Per la potenza, prendiamo  $e^{-|E(n)|^2}$

$$P_T(n) = P(n) \left(1 - e^{-j\beta \frac{2h^2}{n}}\right) \left(1 - e^{j\beta \frac{2h^2}{n}}\right)^* = \\ \left(1 - \cos\left(\beta \frac{2h^2}{n}\right) - j \sin\left(\beta \frac{2h^2}{n}\right)\right)$$

$$|a + jb|^2 = a^2 - b^2$$

$$|a - jb|^2 = a^2 + b^2$$

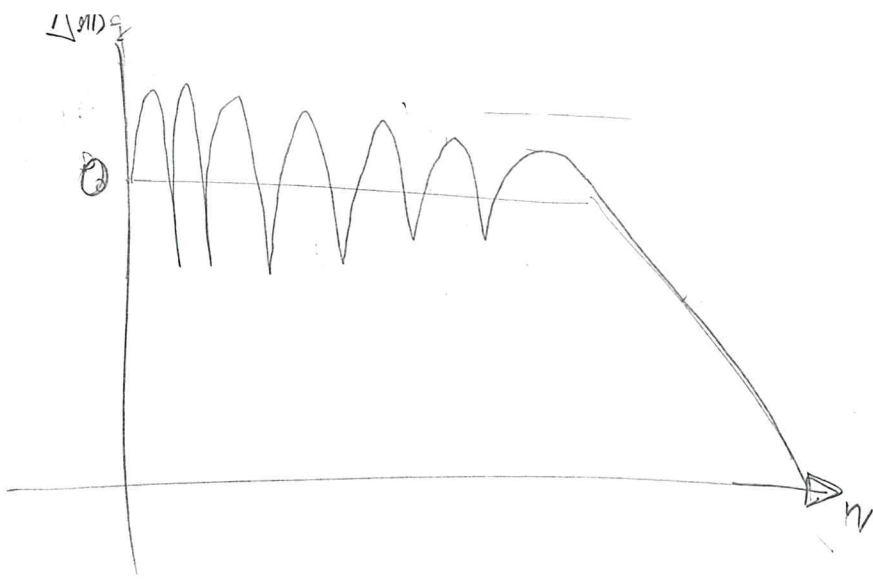
$$\left(1 - \cos\left(\beta \frac{2h^2}{n}\right)\right)^2 + \sin^2\left(\beta \frac{2h^2}{n}\right) = 1 + \underbrace{\cos^2\left(\beta \frac{2h^2}{n}\right) + \sin^2\left(\beta \frac{2h^2}{n}\right)}_1 - 2\cos\left(\beta \frac{2h^2}{n}\right)$$

$$= 2 \left(1 - \cos\left(\beta \frac{2h^2}{n}\right)\right) = \underline{4 \sin^2\left(\beta \frac{2h^2}{n}\right)}$$

$$\Delta P = 4 \sin^2\left(\beta \frac{2h^2}{n}\right)$$

Oscilla con ampiezza massima tra 0 e 4 ( $\sin^2 \Rightarrow$  positivo sempre)

Per  $n \gg 1$ ,  $\sin$  rif. pochi l'angolo,  $\Rightarrow \Delta P = 4 \frac{\beta^2 h^2}{n^2}$ , così tende a zero come  $\frac{1}{n^2} \Rightarrow P \sim$  come  $\frac{1}{n^4}$



(Note, equal to  
one solution present  
in the lobe...)

If  $\Delta$  positive results only for  $w > 1$

Se  $w$  deve essere con  $w > 1$  straight

Where  $4\zeta^2 w^2 < 1$   $\Rightarrow$  sottoscrittura perché di attenuazione

Where  $4\zeta^2 w^2 > 1$   $\Rightarrow$  sottoscrittura, perché uguale ad amplificazione

Quando  $4\zeta^2 w^2 = 1$ , in particolare

$$\sin^2\left(\frac{\beta z h^2}{w}\right) = \frac{1}{4}$$

o anche

$$1 - \cos\left(\frac{\beta z h^2}{w}\right) = \frac{1}{2}$$

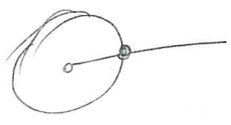
$$\cos\left(\frac{\beta z h^2}{w}\right) = \frac{1}{2}$$

$$\frac{\beta z h^2}{w} = \frac{\pi}{4} + k\pi$$

$$w = \frac{\beta z h^2}{\frac{\pi}{4} + k\pi}$$

Si consideri un sistema di velocità di propagazione terrestre benetto su  $T \rightarrow A + A \rightarrow T$ . Si supponga un ambiente ideale.

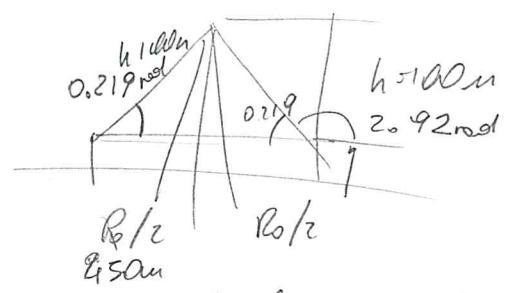
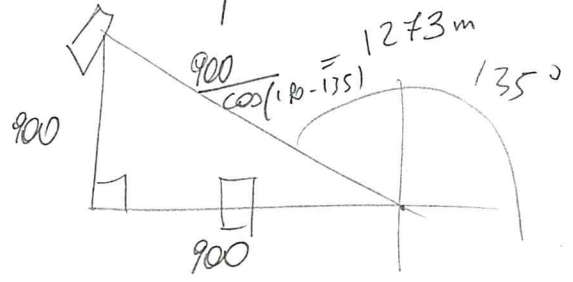
- Ferre una richiesta di trasmissione fissa: ho una circonferenza che è intersecata da una semiretta e si ottiene un punto



Sapendo che il ritardo di propagazione e la distanza vengono  $t_0 = 3 \mu\text{sec}$  e  $\phi_0 = 180^\circ$  calcolare la potenza

-  $R = t_0 \cdot c = 900\text{m} \Rightarrow 180^\circ \phi_0 \Rightarrow P(-900, 0)$

Si supponga che la presenza di edifici determini propagazione NLoS e la presenza di due canali (con the top e riflus)



Si ipotizzi che a causa dei canali multiplici, il ritardo di propagazione aumenta e la distanza di arrivo viene ripetutamente  $t_0 + DS$  e  $\phi_0 - AS$ . Si supponga lo stesso potenza per i segnali.

Calcolare l'angolo comune.

Però calcolare il DS: serve il ritardo; AS: sine angolo

$d_1 = 900 + 1273 = 2173 \Rightarrow \tau_1 = 7.243 \mu\text{s} \quad | \quad \phi_1 = 135^\circ$   
 $d_2 = \sqrt{450^2 + 100^2} = 462\text{m} \Rightarrow \tau_2 = 3.073 \mu\text{s} \quad | \quad \phi_2 = 180^\circ$



$$v_m = 5.158$$

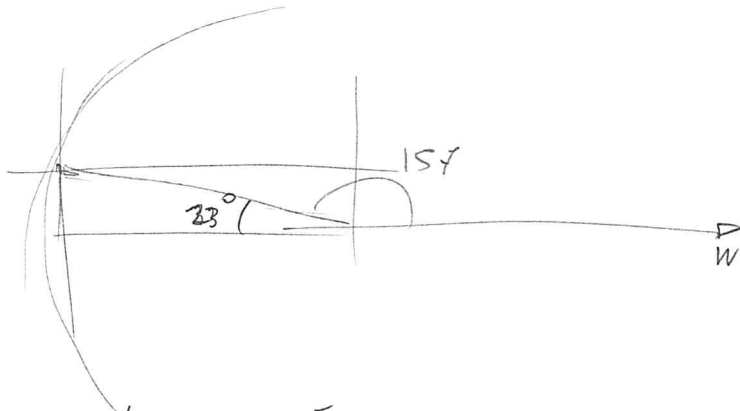
$$DS = \sqrt{\frac{(3.073 - 5.158)^2 + (7.243 - 5.158)^2}{2}} = 2.085$$

$$\phi_M = \frac{10^\circ + 135^\circ}{2} = 157.5 \text{ AS} = \sqrt{\frac{(110 - 157.5)^2 + (185 - 157.5)^2}{2}} = 22.5^\circ$$

Perciò  $\tau_{\text{tot}} = 3 \mu\text{Sec} + 2.085 \mu\text{Sec} = 5.085 \mu\text{s} = 1526 \text{ m}$

$$\phi_{\text{tot}} = 110 - 22.5 = 157.5$$

Le portance verrà quindi



$$P_{\text{tot}} = (-1405, 596)$$

la distanza sarà

$$E = |P_R - P_{\text{tot}}| = \sqrt{(-900 + 1405)^2 + (0 - 596)^2} = 779 \text{ m}$$

Se il ritardo di prop viene assunto con costante, qual'è il ~~valore~~  $T_c$  max per risolvere i due uomini?

Per risolvere, il  $T_c$  deve avere influenza alle differenze tra di essi

$$T_c < 4.17 \mu\text{s}$$



Se considero il sistema ToA + AoA. Stazioni fisse?

1: Ho un vettore e un angolo, in coordinate polari ho la potenza. Inoltre l'interferenza ha semiretta e cerchio nei 4 punti di interferenza

Se suppongo che il lobo principale abbia apertura di  $\theta^0$  e che per effetto di commutazione multiplex,  $\theta = DS = 300\text{ns}$  e che possa essere emesso come emette di prep.

$$A = \frac{\alpha}{2} (R_{\text{MAX}}^2 - R_{\text{MIN}}^2) = \frac{\alpha}{2} \left( \left( R + \frac{DS}{2} \right)^2 - \left( \frac{R - DS}{2} \right)^2 \right)$$

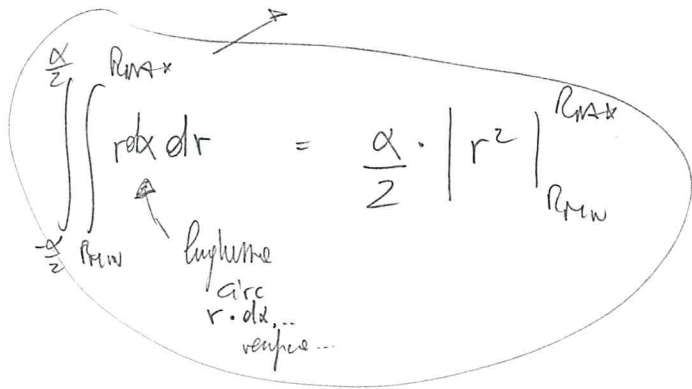


Diagram illustrating the area element  $r \cdot dr \cdot d\theta$  within a circular sector. The sector is bounded by radii  $R_{\text{MAX}}$  and  $R_{\text{MIN}}$  and an angle  $\alpha$ . The area element is labeled "volume arc r · dr · ... sempre ...".

$$= \frac{\alpha}{2} \left( R^2 - R^2 + \frac{DS^2}{4} - \frac{DS^2}{4} + 2RDS \right)$$

$$A = \frac{\alpha}{2} RDS = 62 \text{ pB m}^2$$

$A =$

Aumentando di la stessa potenza perché l'arco settore cresce: la formula precedente indica che  $A$  cresce linearmente con  $R$ .

Se perché più elementi aumentano la direttività

Si consideri un radiometro bipotenziale diretto focale della superficie di un pianeta ed il fascio di antenna è puntato alla direzione del nodo.  
 La  $f = 20 \text{ GHz}$  e la parabola ha area di bocca di  $1 \text{ m}^2$

Il radiometro punta un oggetto circolare del diametro di  $10 \text{ km}$  la cui temperatura di brillanza è  $300 \text{ K}$ , in un mare con  $250 \text{ K}$ .

Si determini l'emissione in temperatura.

$$\Omega_A = \frac{\lambda^2}{A_{\text{eff}}} = \left(\frac{c}{f}\right)^2 = 225 \cdot 10^{-6} \text{ Sr}$$

$$\Omega_B = \frac{\left(\frac{10000}{2}\right)^2 \pi}{100000^2} = 122.7 \cdot 10^{-6} \text{ Sr}$$

$$T_R = \left(1 - \frac{\Omega_B}{\Omega_A}\right) T_H + \frac{\Omega_B}{\Omega_A} T_B = 254.5$$

$$E = 254.5 - 300 = -45.5 \text{ K}$$

Si consideri un sistema WiMax generato a  $3.56 \text{ GHz}$  dotato di 3 stazioni base posizionate nei punti  $(0,0,20)$ ,  $(50,0,20)$ ,  $(0,50,20)$ , con le coordinate in metri. Si assume che le stazioni base emettono rispettivamente una potenza di  $10 \text{ W}$ ,  $5 \text{ W}$ ,  $15 \text{ W}$  e che il guadagno d'antenna ha per rispettivamente a  $14 \text{ dBi}$ ,  $18 \text{ dBi}$  e  $10 \text{ dBi}$ .

Si esprima brevemente la normativa italiana sull'impatto ambientale dei sistemi di telecomunicazione ---

a  $1 \text{ m}$   $6 \text{ V/m}$ ,  $40 \text{ V/m}$  ---

Si determini dunque la distanza di campo lontano delle sorgenti WiMax aventi dimensioni pari a  $0.75 \text{ m}$  e momento dipolare

indici di spazio libero  $\rightarrow$  cercare altre quote e norme da usare  
 verificare nei rapporti superochi i limiti di esposizione previsti dalle normative  
 italiana. Si effettui il calcolo delle diverse distanze considerando  
 il contributo di ogni singola sorgente e successivamente si calcoli il contributo  
 totale del campo elettrico dovuto a tutte e tre le stazioni base in  
 un punto corrispondente alla massima distanza individuata.

Campo lontano  $r \gg \lambda$  e  $r > \frac{2D^2}{\lambda} = \frac{2 \cdot 0.75^2}{0.085} = 13.4 \text{ m}$

Il limite di esposizione @ 3.5 GHz è  $40 \frac{\text{V}}{\text{m}}$ , il limite di attenuazione è  
 sempre  $6 \frac{\text{V}}{\text{m}}$ .

$$40 = \sqrt{\frac{30 P_T G_T}{d}} \Rightarrow d_{\text{min}} = \frac{\sqrt{30 P_T G_T}}{40}$$

$$d_{\text{MIN}} = \frac{\sqrt{30 \cdot 10 \cdot 25 \cdot 12}}{40} = 2.170 \text{ m}$$

se  $\rightarrow$  14.47 m

$$d_{\text{MIN}} = \frac{\sqrt{30 \cdot 5 \cdot 63}}{40} = 2.43 \text{ m}$$

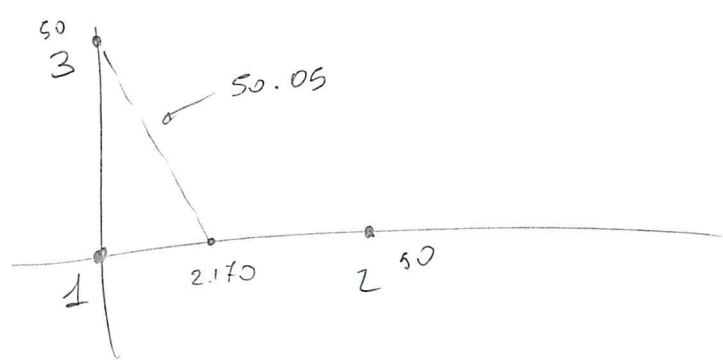
$6 \frac{\text{V}}{\text{m}} \rightarrow$  16.2 m

$$d_{\text{MIN}} = \frac{\sqrt{30 \cdot 15 \cdot 10}}{40} = 1.677 \text{ m}$$

$\rightarrow$  14.18 m

Se sommiamo in potenza

$r = 20 \text{ m}$ , il peso è



$$E_{\text{TOT}}(2.170, 0) = \sqrt{30 \left( \frac{P_{T1} G_{T1}}{d_1^2} \right)}$$

$$= \sqrt{30 \left( \frac{251}{2.170^2} + \frac{315}{(47.83)^2} + \frac{150}{(50.05)^2} \right)}$$

= 40.062

: l'influenza delle altre  
 sorgenti è minima

Se considero una installazione dove sono presenti diversi impianti

GSM 900	con potenza	20W	e guadagno	10 dBi = 10
GSM 1900	con potenza	15W	e guadagno	15 dBi = 31.6
UMTS 2100	con potenza	10W	e guadagno	17 dBi = 50

Se espongo brevemente la formula ...

$$\text{Attenuazione: } \frac{6V}{m}$$

$$\text{Esp: } \frac{20V}{m}$$

$d_1^6 = \frac{\sqrt{30 P_i G_i}}{6} = 12.9 m$	$d_1^{20} = 1.935 \cdot 2 m$	se si ripeti
$d_2^6 = \frac{\sqrt{30 P_i G_i}}{6} = 19.87 m$	$d_2^{20} = 2.98 \cdot 2 m$	
$d_3^6 = \frac{\sqrt{30 P_i G_i}}{6} = 20.41 m$	$d_3^{20} = 3.06 \cdot 2 m$	

Se si aggiunge una stazione radio con 16W e guadagno d'antenna pari a 5 GHz e con potenza complessiva di 16W e guadagno d'antenna pari a 14 dBi. Si valuta l'elemento del volume di rispetto dovuto all'interferenza nel sito esistente del nuovo impianto wireless.

La domanda precedente se si considerano fatti anche

$$d^6 = \frac{\sqrt{30(\sum P_i G_i)}}{6} = 24.94 m \quad d^{20} = 7.48 m$$

Se fare solo wireless il volume di interferenza sarebbe 40V/m. Ma con le altre, si prende il più restrittivo.

$$d^6 = 36.24 m \quad d^{20} = 10.87 m$$

Se tutte le dimensioni saranno come quelle nella stanza di MAX

$$V_1^6 = d \cdot d \cdot h \quad V_1^{6''} = d \cdot \alpha \cdot d \cdot \alpha \cdot h \cdot \alpha = V_1^6 \cdot \alpha^3 \quad \frac{V_1^{6''}}{V_1^6} \cdot 100 = \alpha^3 \cdot 100 = 306\% \text{ aumento } 206\%$$

Si ripete quello precedente ma considerando di essere indotti con le BPL appunto

CON WIRELESS

$$d_{TOT}^6 = \frac{\sqrt{30 \left( \sum_i P_i G_i BPL_i^{-1} \right)}}{6} = 6.65m$$

$$d_{TOT}^{40} = 997mm$$

6.3
31.6
100
316

Senza WIRELESS

$$d_{TOT}^6 = 6.57$$

$$d_{TOT}^{40} = 985$$

Il volume è 103.7%, con aumento di 3.7%

Si consideri un sistema radio mobile operante a 2.6 GHz e dotato di 3 stazioni base posizionate nei punti (0,0), (2000,0), (0,2000) con coordinate in metri. Sapendo che ciascuna stazione emette una potenza di 5W e che non vi sono perdite si determini con il signal strength la potenza in potenza ricevibile

$$S_1 = 0.45597 \mu W \quad S_2 = 2.2797 \mu W \quad S_3 = 0.45597 \mu W$$

$$P_R = P_T \left( \frac{\lambda}{4\pi R} \right)^2 \Rightarrow \sqrt{\frac{P_T}{P_R} \left( \frac{\lambda}{4\pi} \right)^2} = R = \frac{20.532 \cdot 10^{-3}}{\sqrt{P_R}}$$

- R<sub>01</sub> = 961.5' m
- R<sub>02</sub> = 430' m
- R<sub>03</sub> = 961.5' m



Si può quindi calcolare la pendenza precisa (nono senso enon)

$$x_p = \frac{(y_2 - y_1)(z_3 - (y_2 - y_3)C_1)}{2[(y_2 - y_1)(x_2 - x_3) - (y_2 - y_3)(x_2 - x_3)]} = 1.185 \text{ m}$$

$$y_p = 1000 \text{ m}$$

Una funzione di effluve in T<sub>0</sub>A

$$V_i = V_{0i} \cdot K \quad i=1,2,3$$

$$E_i = V_{0i}K - V_{0i} = R_{0i}K - R_{0i} = R_{0i}(K-1)$$

l'energia totale è stimata come

$$E = \frac{\sum E_i}{3} = \frac{R_{01} + R_{02} + R_{03}}{3} (K-1) = R(K-1)$$

l'energia media

$$\langle E \rangle = R(K-1)$$

$$f(k) = k \lambda^2 e^{-\lambda k}$$

$$\langle k \rangle = \int_0^{\infty} k^2 \lambda^2 e^{-\lambda k} dk = \frac{\lambda^2}{-\lambda} \left[ k^2 e^{-\lambda k} \right]_0^{\infty} + \frac{2\lambda^2}{+\lambda} \int_0^{\infty} k e^{-\lambda k} dk = 2 \lambda \left( \left[ \frac{k e^{-\lambda k}}{\lambda} \right]_0^{\infty} + \int_0^{\infty} \frac{e^{-\lambda k}}{+\lambda} dk \right)$$

$$= 2 \int_0^{\infty} e^{-\lambda k} dk = \frac{2}{-\lambda} \left[ e^{-\lambda k} \right]_0^{\infty} = \frac{2}{\lambda}$$

Quindi

$$\langle \varepsilon \rangle = R \left( \frac{2}{\lambda} - 1 \right)$$

Se deve essere inferiore a 30m

$$\frac{30}{40} = \frac{784.3}{\lambda} \left( \frac{2}{\lambda} - 1 \right)$$

$$\frac{2}{\lambda} = 1.0383$$

$$\Rightarrow \lambda = \frac{2}{1.0383}$$

$$\lambda \geq 1.9263$$

$$\frac{2}{\left( \frac{\langle \varepsilon \rangle}{R} + 1 \right)} = \lambda$$



