

Un SAR ha i seguenti dati<sup>1</sup>

|                            |                          |                     |               |
|----------------------------|--------------------------|---------------------|---------------|
| $h = 4.3 \text{ km}$       | $P_T = 1 \text{ kW}$     | $L = 1.2 \text{ m}$ | funz. impulsi |
| $\theta = 42^\circ$        | $\eta_L = 0.83$          | $W = 30 \text{ cm}$ | $N_r = 4$     |
| $\lambda = 5.2 \text{ cm}$ | $T_{FA} = 260 \text{ K}$ |                     |               |
|                            | $T_R = 1550 \text{ K}$   |                     |               |

- Sapendo che  $\sigma_N^0 = -30 \text{ dB}$ , determinare  $X_r$  e la banda totale utilizzata.
- Si richiede  $ISNR > 7 \text{ dB}$  con  $\sigma_{min}^0 = -13 \text{ dB}$ . Determinare la massima  $X_a$ .
- Determinare il numero di operazioni per ciascuna fila di pixel in range.



Per prima cosa occorre considerare

$$\sigma_N^0 = \frac{\mathcal{K} B_{RF} T_N}{\eta_L^2 P_T} \frac{4\pi\lambda}{c} \frac{h^3}{W^2 L} \frac{\sin \theta}{\cos^4 \theta} \frac{1}{\tau_t}$$

in cui la banda é quella in trasmissione, assumendo una media in range fatta direttamente sui pixel.

I parametri da valutare sono  $T_N$ ,  $\tau_t$  e la banda. Per quanto riguarda  $T_N$ , occorre tener conto anche del rumore di antenna. Dalla radiometria

$$T_N = T_R + T_A = T_R + \left[ \eta_L T_A^i + (1 - \eta_L) T_{FA} \right]$$

Assumendo come *worst case* una temperatura della superficie terrestre di  $40^\circ$ , allora  $T_A^i = 313 \text{ K}$  e  $T_N = 1843 \text{ K}$ . Per quanto riguarda la banda, trasmettendo ad impulsi si ha

$$B_{RF} = \frac{1}{\tau_t}$$

e segue segue

$$\sigma_N^0 = \frac{\mathcal{K} B_{RF}^2 T_N}{\eta_L^2 P_T} \frac{4\pi\lambda}{c} \frac{h^3}{W^2 L} \frac{\sin \theta}{\cos^4 \theta}$$

Risolvendo per la banda segue  $B_{RF} = 67.5 \text{ MHz}$  e  $X_r = 13.2 \text{ m}$ .

---

<sup>1</sup> Si noti che questo SAR è montato su di un aereo.

Il rapporto segnale–rumore è sempre superiore a 17 *dB* e quindi il peggioramento del *ISNR* dovuto al rumore termico è inferiore a 0.1 *dB*, e possiamo quindi trascurarlo. Essendo  $N_r = 4$  si ha allora

$$ISNR = \sqrt{N_r N_a} = 2\sqrt{N_a}$$

La richiesta di  $ISNR > 7$  *dB*, ovvero  $ISNR > 5$  porta a  $\sqrt{N_a} > 2.5$  ovvero  $N_a > 6.25$ . Poichè le medie in azimuth devono essere intere, scegliamo  $N_a = 7$  e quindi  $X_a = 4.2$  *m*

Il numero di elementi della FFT bidimensionale vale

$$N_E = (2B_{RF}T_A) \frac{L_S}{L/2}$$

in assenza di sovracampionamento (ovvero con  $PRF = (2v)/L$ ).

Risulta, per swath, tempo di acquisizione e lunghezza della antenna sintetica

$$S = \frac{h\lambda}{W \cos^2 \theta} = 1.35 \text{ km} \quad T_A = \frac{2S \sin \theta}{c} = 1.73 \text{ } \mu\text{sec} \quad L_S = \frac{h\lambda}{L \cos \theta} = 250 \text{ m}$$

da cui  $N_E = 97000$ . In realtà, occorre tener conto che la FFT richiede un numero di elementi pari a una potenza di 2. I due fattori di  $N_E$  valgono rispettivamente 233 e 417. Per le richieste della FFT il primo termine diventa 256, con un sovracampionamento del 10%, e il secondo 512, con un incremento della PRF (sovracampionamento in azimuth) di circa il 23%. Quindi, in definitiva,  $N_E = 131072$  e  $\log_2 N_E = 17$ .

Si trova poi  $M_c = 0.35$  e la profondità di messa a fuoco pari a  $F = 1$  *km*, per cui  $M_P = 2$  e

$$K_p = \left[ (1 + M_P) \log_2 N_E + M_P \right] N_E = 6.95 \cdot 10^6$$

oparazioni per fila di pixel (se anche le medie in azimuth sono fatte dopo l'elaborazione, e non parzializzando la zona di acquisizione).