



# مباحث ویژه (پردازش سیگنال های راداری)

نیم سال دوم ۰۳-۰۲

تحلیل سیگنال SAR

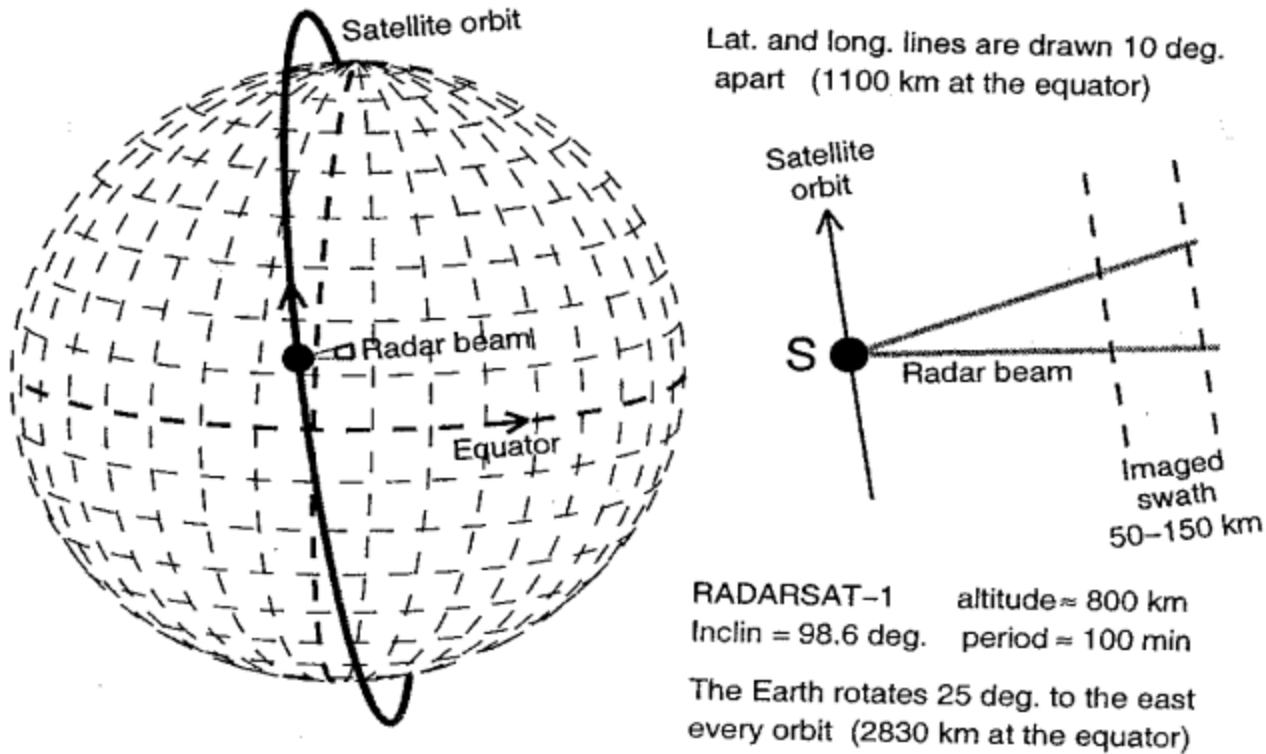


Figure 4.5: Earth/satellite geometry with RADARSAT-1 parameters.

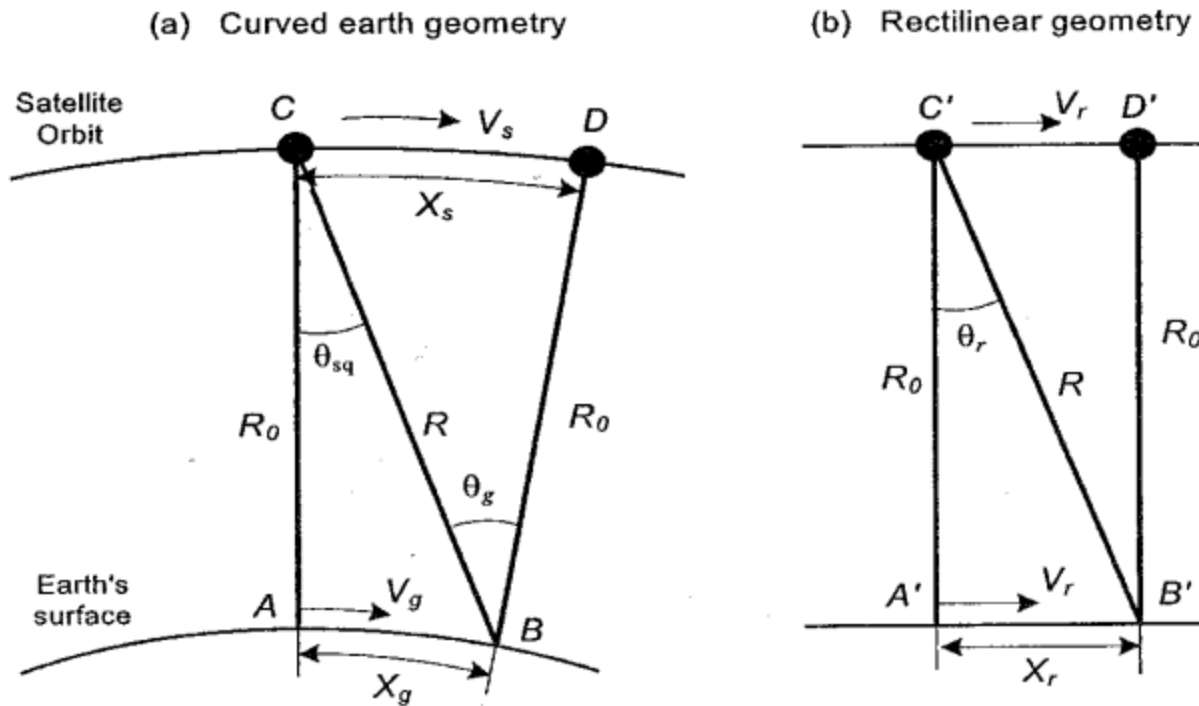
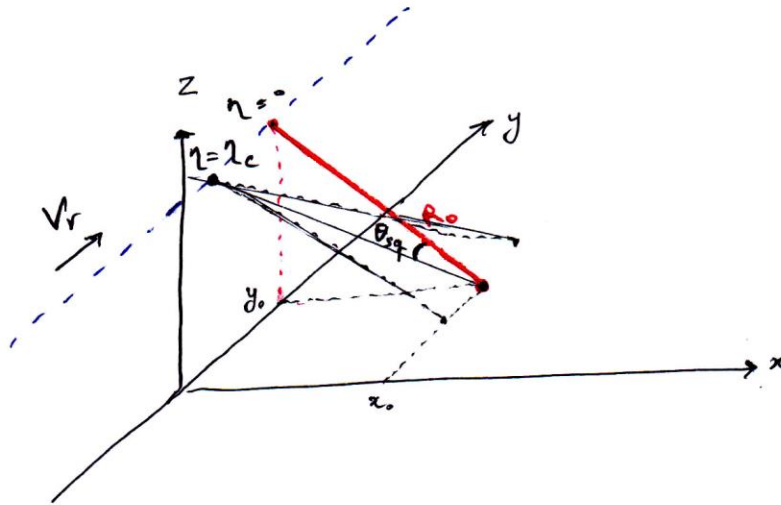


Figure 4.6: Approximation of curved Earth geometry by rectilinear geometry.

## تحليل سيگنال SAR



سيگنال با بنياد ارسالى :

$$S(\tau) = \text{rect}\left(\frac{\tau}{T_r}\right) e^{j\pi k_r \tau^2} = \omega_r(\tau) \exp(j\pi k_r \tau^2)$$

سيگنال مودول شده ارسالى :

$$S_{tr}(\tau) = \omega_r(\tau) e^{j\pi k_r \tau^2} \exp(j2\pi f_0 \tau)$$

$$R(\eta) = \sqrt{R_0^2 + V_r^2 \eta^2}$$

معادله برد هدفى نقطه :  
 توضيح ديگرى  $V_r$  (شکل 4.6)  
 شکل 4.5

$$S_r(\tau, \eta) = A \omega_r \left( \tau - \frac{2R(\eta)}{c} \right) e^{j\pi k_r \left( \tau - \frac{2R(\eta)}{c} \right)^2} e^{j2\pi f_0 \left( \tau - \frac{2R(\eta)}{c} \right)} \cdot \omega_a(\eta - \eta_c)$$

سیگنال دریافتی

سیگنال بازتاب یافته دریافتی (Raw Data)

$$S_o(\tau, \eta) = A \omega_r \left( \tau - \frac{2R(\eta)}{c} \right) \omega_a(\eta - \eta_c) e^{-j2\pi f_0 \frac{2R(\eta)}{c}} e^{j\pi k_r \left( \tau - \frac{2R(\eta)}{c} \right)^2}$$

$$= \omega_r \left( \tau - \frac{2R(\eta)}{c} \right) \omega_a(\eta - \eta_c) e^{-j \frac{4\pi}{\lambda} R(\eta)} e^{j\pi k_r \left( \tau - \frac{2R(\eta)}{c} \right)^2}$$

سیگنال حوزه برد
سیگنال حوزه فرکانس
عرض سیگنال در برد
RCM

ماتریس داده خام: حاصل نمونه برداری  $S_o$  است.

$F_r \gg B$ . نمونه برداری در حوزه  $\tau$  (زمان کند) با بزرگنمایی نمونه برداری

نمونه برداری در حوزه  $\eta$  (زمان آهسته) با بزرگنمایی نمونه برداری

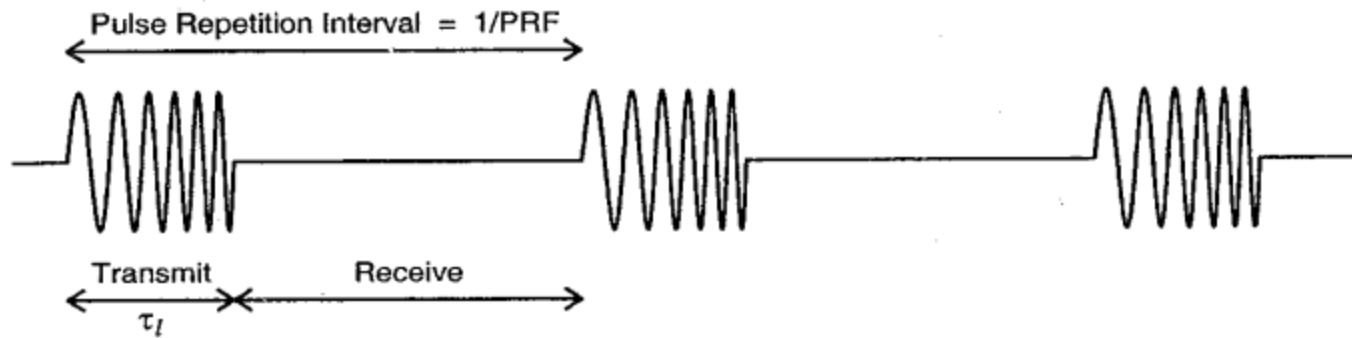


Figure 4.8: Timing of transmitted radar pulses (not to scale).

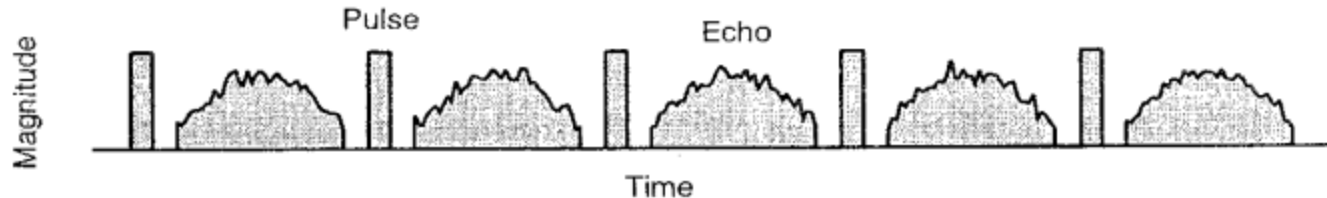


Figure 4.9: Illustrating the transmit and receive cycles of a pulsed radar.

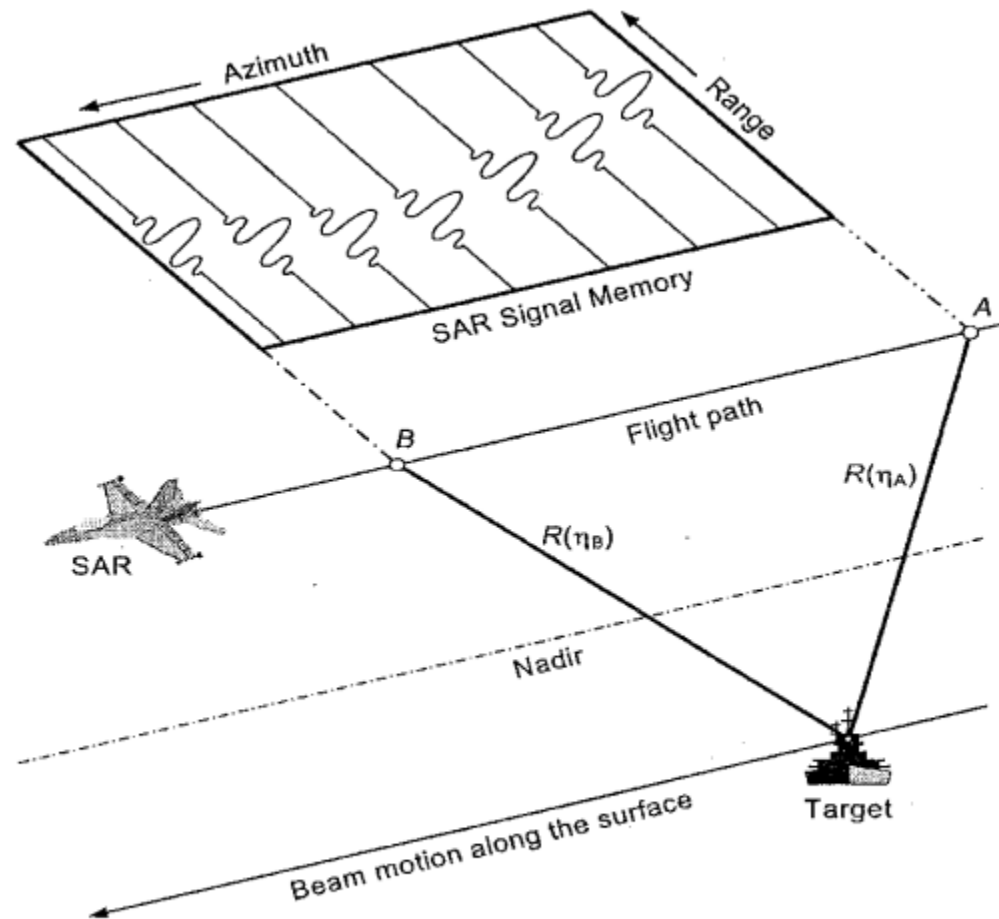


Figure 4.12: How the received SAR data are placed in a two-dimensional signal memory.

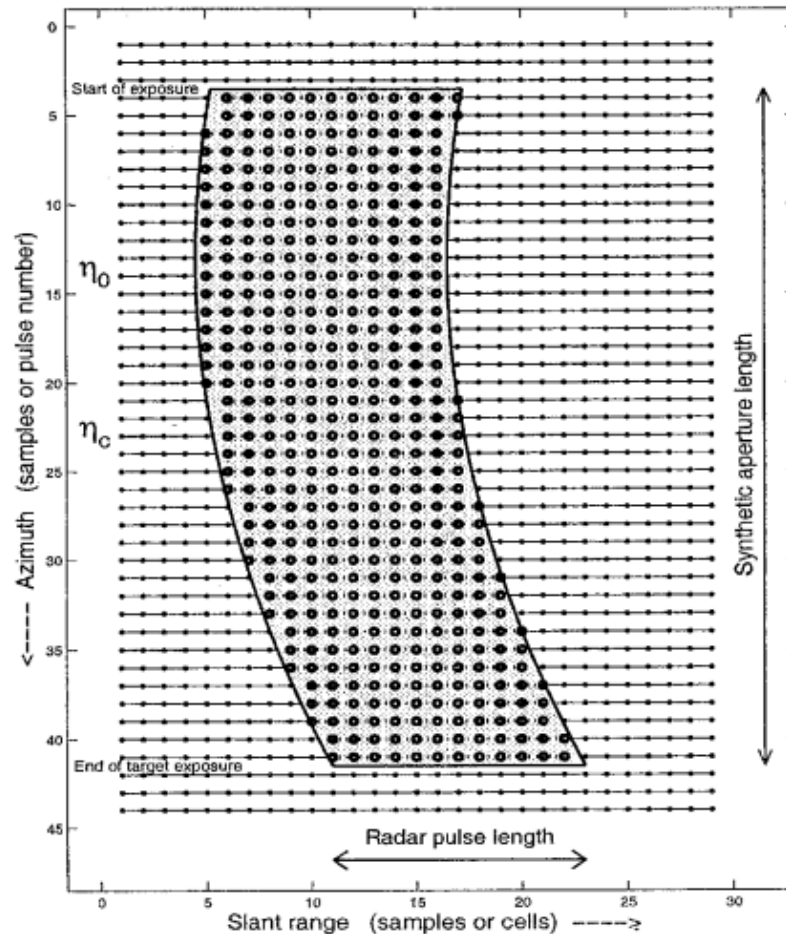


Figure 4.14: The locus of energy of a single point target in the two-dimensional signal processor memory, within the nominal target exposure time (the target energy extends beyond these limits with a smaller magnitude).



چند نکته: طبق شکل 4.6، برای معادلات برد روابط 4.11 تا 4.18 را داریم.

$$\sin \theta_{sq} = \frac{X_g}{R(\omega)} = - \frac{V_g \tau}{R(\omega)}$$

علامت منفی به این دلیل است که به ازای  $\theta_{sq} = 0$  (نقطه جلو) سکودفون نزدیکترین فاصله برد  $\theta = 0$  می شود، یعنی قبل از آن  $\theta$  منفی است.

$$\sin \theta_g = \frac{X_s}{R(\omega)} = - \frac{V_s \tau}{R(\omega)}$$

$$\sin \theta_r = \frac{X_r}{R(\omega)} = - \frac{V_r \tau}{R(\omega)} \Rightarrow \cos \theta_r = \sqrt{1 - \left[ \frac{V_r \tau}{R(\omega)} \right]^2}$$

$$\theta_{sq} : \theta_r : \theta_g = V_g : V_r : V_s = X_g : X_r : X_s \quad \text{نسبت ها}$$

$$\theta_r = \frac{V_r}{V_g} \theta_{sq} = \frac{V_s}{V_r} \theta_{sq}$$

$$R_o = \sqrt{R(\omega)^2 - V_r^2 \tau^2} = R(\omega) \sqrt{1 - \left( \frac{V_r \tau}{R(\omega)} \right)^2} = R(\omega) \cos \theta_r \quad \text{معادله برد داریم}$$

# روابط حوزه برد

بهنای باند حوزه برد:

سیگنال حوزه برد یک LFM است، بنابراین بهنای باند آن به نرخ چرپ و عرض باند بستگی دارد.

$$B_r = |k_r| T_r \Rightarrow F_r = \alpha_{os,r} |k_r| T_r$$

$\alpha_{os,r}$  ضریب بیش‌نمونه‌برداری
بهنای باند سیگنال

over-sampling Factor

حد تقلب در حوزه برد (برونمان)

$$P_r = \frac{C}{2} \cdot \frac{0.886}{|k_r| T_r} \cdot \alpha_{os,r} \approx \frac{C}{2 |k_r| T_r} = \frac{C}{2 B_r}$$

IRW broadening Factor

نسبت فرکانس سازی باند (نسبت بهنای باند قبل از فشرده سازی به بهنای باند بعد از فشرده سازی)

$$C_{br} = B_r \cdot T_r \approx |k_r| T_r^2$$

دینامیک رادار (سیگنال حوزه سمت)  
تابع  $w_a(\eta)$  ← شکل 4.10

$$P_a(\theta) \approx \text{sinc} \left( \frac{0.886 \theta}{\beta_{bw}} \right)$$

one-way beam pattern

$$\beta_{bw} = \frac{0.886 \lambda}{L_a}$$

azimuth beamwidth

$$w_a(\eta + \eta_c) = P_a^2(\theta(\eta)) = P_a^2 \left[ \arctan \left( \frac{V_r (\eta - \eta_c)}{R_0} \right) \right]$$

beam center crossing time =  $\eta_c$

$$f_d(\eta) = -\frac{2}{\lambda} \frac{dR(\eta)}{d\eta}$$

$$R(\eta) = (R_0^2 + V_r^2 \eta^2)^{1/2} \Rightarrow \frac{dR(\eta)}{d\eta} = \frac{V_r^2 \eta}{R(\eta)}$$

$$\Rightarrow f_d(\eta) = -\frac{2 V_r^2 \eta}{\lambda R(\eta)}$$

فرکانس رادار:

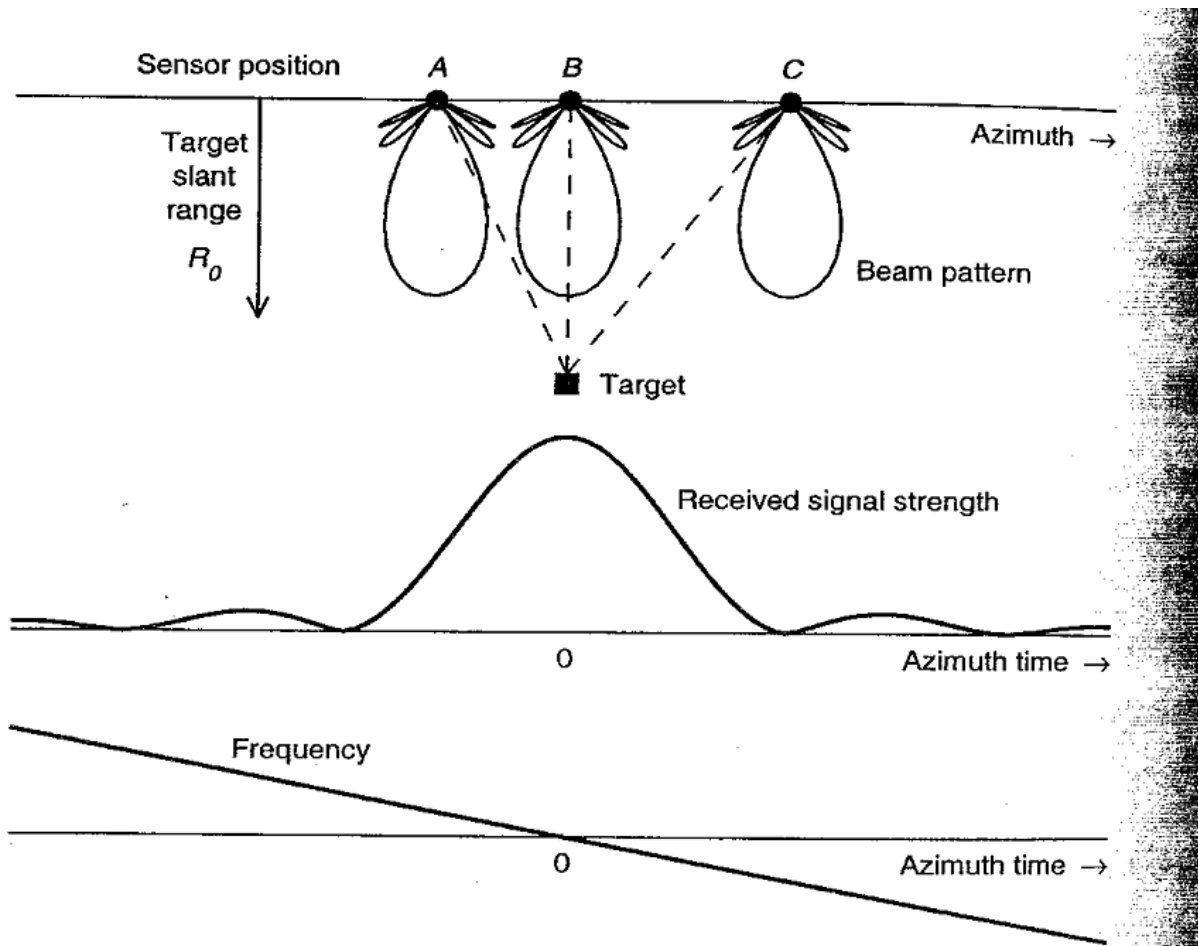


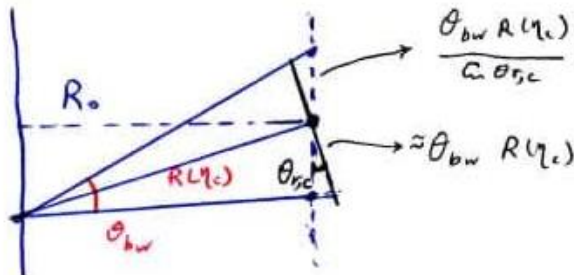
Figure 4.10: Azimuth beam pattern and its effect upon signal strength and Doppler frequency.

مرکز دایره: مرکز دایره، فرکانس دایره در لحظه  $\eta_c = \eta$

$$f_s(\eta_c) = - \frac{2V_r^2 \eta_c}{\lambda R(\eta_c)} = \frac{2V_r \sin \theta_{nc}}{\lambda}$$

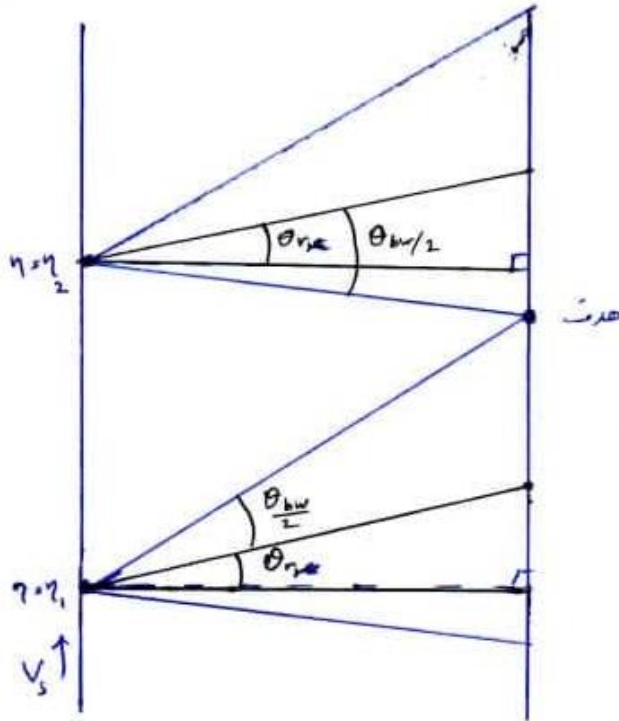
زمان روشن شدن هدف (Target Exposure Time)

زمان روشن شدن هدف =  $\frac{\text{کشیده پرتو که روشن است}}{\text{سرفه زمین}} = \frac{\theta_{bw} \cdot R(\eta_c) / \cos \theta_{nc}}{V_g} = 0.886 \frac{\lambda R(\eta_c)}{L_a V_g \cos \theta_{nc}}$



پهنای دایره

$$\Delta f_{up} = \frac{2V_s \cos \theta_{nc}}{\lambda} \theta_{bw}$$



مقدار محاسبه برای لری کج:

$$f_d(\eta_1) = \frac{2V_s}{\lambda} \sin\left(\frac{\theta_{bw}}{2} + \theta_{rc}\right)$$

$$f_d(\eta_2) = -\frac{2V_s}{\lambda} \sin\left(\frac{\theta_{bw}}{2} - \theta_{rc}\right)$$

$$\Delta f_{dop} = |f_d(\eta_1) - f_d(\eta_2)|$$

$$= \frac{4V_s}{\lambda} \sin\left(\frac{\theta_{bw}}{2}\right) \cos(\theta_{rc}) \approx \frac{2V_s}{\lambda} \theta_{bw} \cos(\theta_{rc})$$

$$\theta_{bw} = 0.886 \frac{\lambda}{L_a} \Rightarrow \Delta f_{dop} = 0.886 \frac{2V_s \cos(\theta_{rc})}{L_a}$$

مقدار PRF با این \$\Delta f\_{dop}\$ برابر است با:

$$PRF = \alpha_{os,a} \cdot 0.886 \frac{2V_s \cos(\theta_{rc})}{L_a} \approx \frac{2V_s}{L_a} \cos(\theta_{rc})$$

حد تکلیف درست :

آراز فزوده سازی درست استناد تئور ( Real Aperture )

$$\rho_a' = R(\eta_c) \theta_{bw} = \frac{0.886 R(\eta_c) \lambda}{L_a}$$

آراز فزوده سازی درست استناد سئود ( Synthetic Aperture )

$$\rho_a = \frac{0.886}{\Delta f_{dop}} \cdot \underbrace{V_0 \cdot \Omega_{\eta_c}}_{\text{سرعت}} \cdot \underbrace{\delta_{w,a}}_{\text{IRW broadening factor due to a processing window}}$$

اینجا زمان پس از فزوده سازی درست  
یعنی همان حد تکلیف زمان درست

$$\rho_a = \frac{L_a}{2} \frac{V_0}{V_s} \delta_{w,a} \approx \frac{L_a}{2} \quad \text{حد تکلیف درست} = \text{نصف طول آنتن}$$

$$\Delta f_{dop} = \frac{2V_0 \Omega_{\eta_c}}{\lambda} \theta_{syn} \quad \Rightarrow \quad \rho_a = \frac{0.886 \lambda}{2 \theta_{syn}} \quad \text{یک جانب دیگر حد تکلیف درست : (مطلوب 4.16)}$$

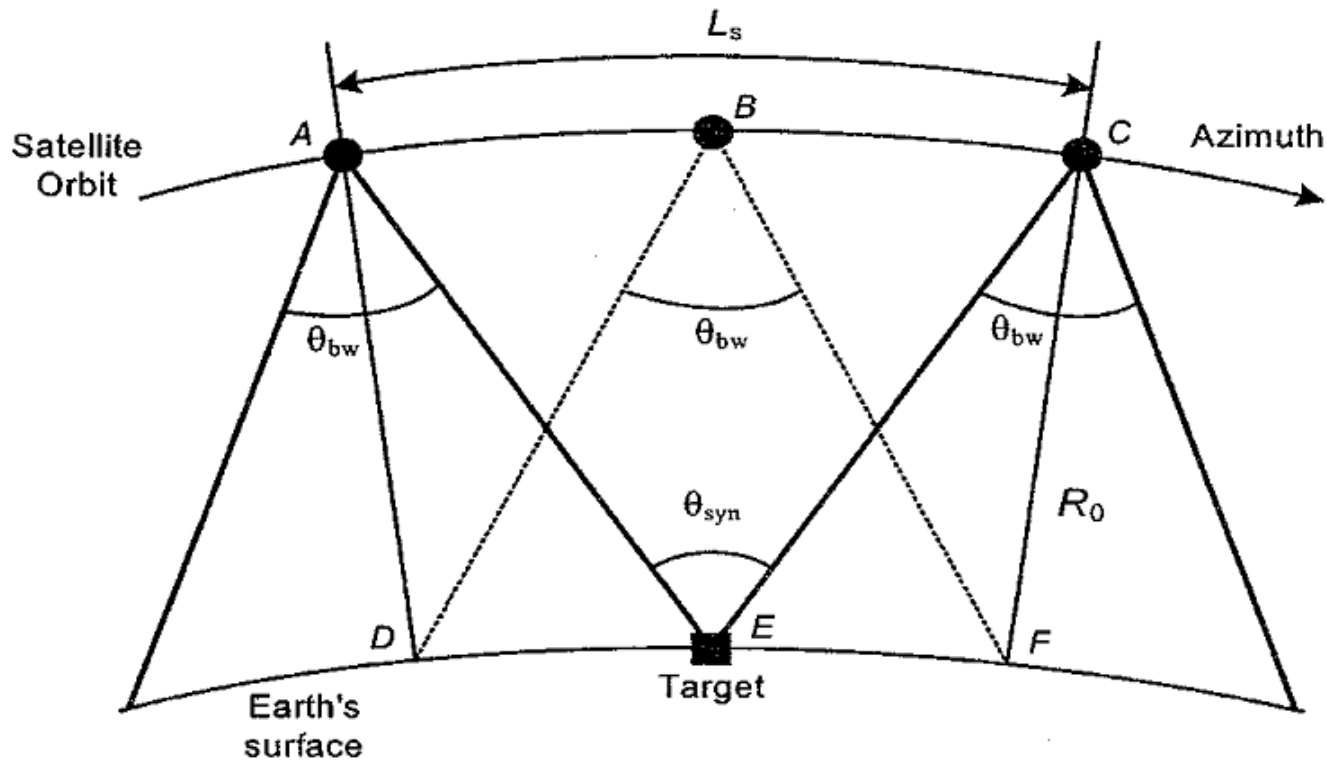


Figure 4.16: Antenna azimuth beamwidth and synthetic angle. For clarity, the beamwidth and synthetic angle are exaggerated, and a zero squint angle is used.



طول روزنه مشخص:

$$L_s = \frac{R_o \theta_{hw}}{C \theta_{nc}} \frac{V_s}{v_g} = \frac{0.886 R_o \lambda}{L_a C \theta_{nc}} \frac{V_s}{v_g} = \frac{0.886 R(\eta_c) \lambda}{L_a} \frac{V_s}{v_g}$$

$$k_a = \frac{2}{\lambda} \frac{d^2 R(\eta)}{d\eta^2} \Big|_{\eta=\eta_c} = \frac{2V_r^2 C^2 \theta_{nc}}{\lambda R(\eta_c)} = \frac{2V_r^2 C^3 \theta_{nc}}{\lambda R_o}$$

فرخ چرب در سمت

$$C_{3a} \approx k_a T_a^2$$

مطابق نسبت فرکانس سازی در سمت

(جدول 4.2<sup>41</sup>، 4.3 مفید هستند)

تقریباً رابط برود:

$$R(\eta) = \sqrt{R_o^2 + V_r^2 \eta^2} = R_o \sqrt{1 + \frac{V_r^2 \eta^2}{R_o^2}} \approx R_o + \frac{V_r^2 \eta^2}{2R_o}$$

دو تقسیم: ۱- معنی Rem و C<sub>3a</sub> یکسان است ۲- بازسازی حوزه سمت در سمت (LFM)