线性调频(LFM)脉冲压缩雷达仿真

一. 雷达工作原理

雷达是 Radar(RAdio Detection And Ranging)的音译词,意为"无线电检测和测距",即利用无线电波来检测目标并测定目标的位置,这也是雷达设备在最初阶段的功能。典型的雷达系统如图 1.1,它主要由发射机,天线,接收机,数据处理,定时控制,显示等设备组成。利用雷达可以获知目标的有无,目标斜距,目标角位置,目标相对速度等。现代高分辨雷达扩展了原始雷达概念,使它具有对运动目标(飞机,导弹等)和区域目标(地面等)成像和识别的能力。雷达的应用越来越广泛。

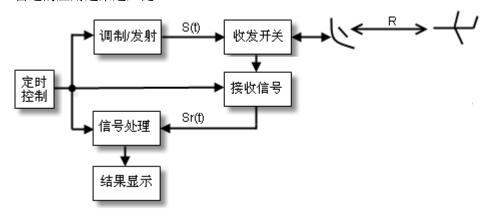


图 1.1: 简单脉冲雷达系统框图

雷达发射机的任务是产生符合要求的雷达波形(Radar Waveform),然后经馈线和收发开关由发射天线辐射出去,遇到目标后,电磁波一部分反射,经接收天线和收发开关由接收机接收,对雷达回波信号做适当的处理就可以获知目标的相关信息。

假设理想点目标与雷达的相对距离为 R,为了探测这个目标,雷达发射信号 s(t),电磁波以光速 C 向四周传播,经过时间 R/C 后电磁波到达目标,照射到目标上的电磁波可写成: $s(t-\frac{R}{C})$ 。 电磁波与目标相互作用,一部分电磁波被目标散射,被反射的电磁波为 $\sigma \cdot s(t-\frac{R}{C})$,其中 σ 为目标的雷达散射截面(Radar Cross Section,简称 RCS),反映目标对电磁波的散射能力。再经过时间 R/C 后,被雷达接收天线接收的信号为 $\sigma \cdot s(t-2\frac{R}{C})$ 。

如果将雷达天线和目标看作一个系统,便得到如图 1.2 的等效,而且这是一个 LTI (线性时不变) 系统。



图 1.2: 雷达等效于 LTI 系统

等效 LTI 系统的冲击响应可写成:

$$h(t) = \sum_{i=1}^{M} \sigma_i \delta(t - \tau_i)$$
(1.1)

M表示目标的个数, σ_i 是目标散射特性 τ_i 是光速在雷达与目标之间往返一次的时间,

$$\boxed{\tau_i = \frac{2R_i}{c}}$$
(1.2)

式中,R,为第i个目标与雷达的相对距离。

雷达发射信号 s(t) 经过该 LTI 系统,得输出信号(即雷达的回波信号) $s_{x}(t)$:

$$S_r(t) = S(t) * h(t) = S(t) * \sum_{i=1}^{M} \sigma_i S(t - \tau_i) = \sum_{i=1}^{M} \sigma_i S(t - \tau_i)$$
(1.3)

那么,怎样从雷达回波信号 $s_r(t)$ 提取出表征目标特性的 τ_i (表征相对距离)和 σ_i (表征目标反射特性)呢? 常用的方法是让 $s_r(t)$ 通过雷达发射信号 s(t) 的匹配滤波器,如图 1.3。

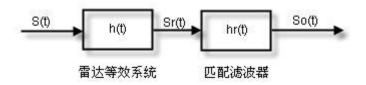


图 1.3: 雷达回波信号处理

s(t)的匹配滤波器 $h_r(t)$ 为:

$$h_r(t) = s^*(-t)$$
 (1.4)

于是,
$$s_o(t) = s_r(t) * h_r(t) = s(t) * s^*(-t) * h(t)$$
 (1.5)

对上式进行傅立叶变换:

$$S_{o}(jw) = S(jw)S^{*}(jw)H(jw)$$

$$= |S(jw)|^{2}H(jw) = |K|Gw| \Rightarrow Sdt = |K|t|$$
(1.6)

如果选取合适的 s(t), 使它的幅频特性 |S(jw)| 为常数, 那么 1.6 式可写为:

$$S_{o}(jw) = kH(jw) \tag{1.7}$$

其傅立叶反变换为:
$$s_o(t) = k h(t) = \sum_{i=1}^{M} \sigma_i \delta$$
 ($-t\tau_i$ (1.8)

 $s_o(t)$ 中包含目标的特征信息 τ_i 和 σ_i 。从 $s_o(t)$ 中可以得到目标的个数 M 和每个目标相对

雷达的距离:
$$R_i = \tau_i \frac{c}{2}$$
 (1.9)

这也是线性调频(LFM)脉冲压缩雷达的工作原理。

二. 线性调频(LFM)信号

和距离分辨率。这种体制采用宽脉冲发射以 提高发射的平均功率,保证足够大的作用距离;而接受时采用相应的脉冲压缩算法获得窄脉 冲,以提高距离分辨率,较好的解决雷达作用距离与距离分辨率之间的矛盾。

脉冲压缩雷达最常见的调制信号是线性调频(Linear Frequency Modulation)信号,接收

时采用匹配滤波器(Matched Filter)压缩脉冲。

LFM 信号(也称 Chirp 信号)的数学表达式为:

编码脉冲技术

明軟
$$s(t) = rect(\frac{t}{T})e^{j2\pi(f_ct + \frac{K}{2}t^2)}$$

指对脉冲进行编码时,其载频在脉冲持续时间内线性地增加

式中 f_c 为载波频率, $rect(\frac{t}{T})$ 为矩形信号,

 $K = \frac{B}{T}$,是调频斜率,于是,信号的瞬时频率为 $f_c + Kt \left(-\frac{T}{2} \le t \le \frac{T}{2}\right)$,如图 2.1

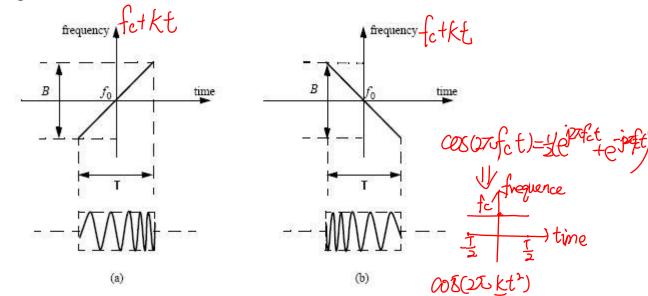


图 2.1 典型的 chirp 信号 (a) up-chirp(K>0) (b) down-chirp(K<0)

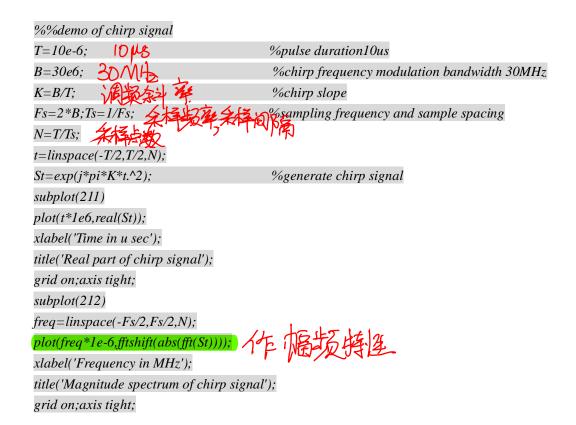
将 2.1 式中的 up-chirp 信号重写为:

$$S(t) = S(t)e^{j2\pi f_c t}$$

式中,

$$S(t) = rect(\frac{t}{T})e^{j\pi Kt^2}$$
(2.4)

是信号 s(t)的复包络。由傅立叶变换性质,S(t)与 s(t)具有相同的幅频特性,只是中心频率不 同而以,因此,Matlab 仿真时,只需考虑 S(t)。以下 Matlab 程序产生 2.4 式的 chirp 信号, 并作出其时域波形和幅频特性,如图 2.2。



仿真结果显示:

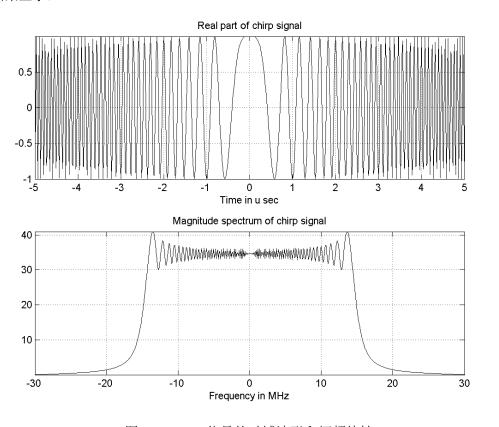


图 2.2: LFM 信号的时域波形和幅频特性

三. LFM 脉冲的匹配滤波

信号 s(t) 的匹配滤波器的时域脉冲响应为:

$$h(t) = s^*(t_0 - t) \tag{3.1}$$

 t_0 是使滤波器物理可实现所附加的时延。理论分析时,可令 t_0 =0,重写 3.1 式,

将 2.1 式代入 3.2 式得:
$$h(t) = s^*(-t)$$

$$h(t) = rect(\frac{t}{T})e^{-j\pi Kt^2} \times e^{j2\pi f_c t}$$
(3.2)

图 3.1: LFM 信号的匹配滤波

匹配滤波h(t)

如图 3.1, s(t) 经过系统 h(t) 得输出信号 $s_o(t)$,

$$s_{o}(t) = s(t) * h(t)$$

$$= \int_{-\infty}^{\infty} s(u)h(t-u)du = \int_{-\infty}^{\infty} h(u)s(t-u)du$$

$$= \int_{-\infty}^{\infty} e^{-j\pi Ku^{2}} rect(\frac{u}{T})e^{j2\pi f_{c}u} \times e^{j\pi K(t-u)^{2}} rect(\frac{t-u}{T})e^{j2\pi f_{c}(t-u)}du$$

$$S(t-u)$$

(C)当 $0 \le t \le T$ 时,

$$s_{0}(t) = \int_{t-T/2}^{T/2} e^{j\pi Kt^{2}} e^{-j2\pi Ktu} du$$

$$= e^{j\pi Kt^{2}} \frac{e^{-j2\pi Ktu}}{-j2\pi Kt} \Big|_{t-T/2}^{T/2} \times e^{j2\pi f_{c}t}$$

$$= \frac{\sin \pi K(T-t)t}{\pi Kt} e^{j2\pi f_{c}t}$$
(3.4)

 $= T \le t \le 0$ 时,

$$s_{0}(t) = \int_{-T/2}^{t+T/2} e^{j\pi Kt^{2}} e^{-j2\pi Ktu} du$$

$$= e^{j\pi Kt^{2}} \frac{e^{-j2\pi Ktu}}{-j2\pi Kt} \begin{vmatrix} t + T/2 \\ -T/2 \end{vmatrix} \times e^{j2\pi f_{c}t}$$

$$= \frac{\sin \pi K(T+t)t}{\pi Kt} e^{j2\pi f_{c}t}$$
(3.5)

合并 3.4 和 3.5 两式:

$$s_0(t) = T \frac{\sin \pi KT (1 - \frac{|t|}{T})t}{\pi KTt} rect(\frac{t}{2T}) e^{j2\pi f_c t}$$
(3.6)

3.6 式即为 LFM 脉冲信号经匹配滤波器得输出,它是一固定载频 f_c 的信号。当 $t \leq T$ 时,包络近似为辛克(sinc)函数。

$$S_0(t) = TSa(\pi KTt)rect(\frac{t}{2T}) = TSa(\pi Bt)rect(\frac{t}{2T})$$
(3.7)

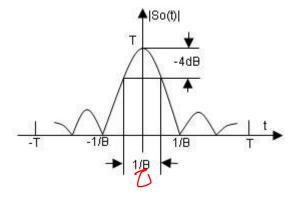


图 3.2: 匹配滤波的输出信号

如图 3.2 \square $\pi B t = \pm \pi$ 时, $t = \pm \frac{1}{B}$ 为其第一零点坐标; 当 $\pi B t = \pm \frac{\pi}{2}$ 时, $t = \pm \frac{1}{2B}$, 习惯上,将此时的脉冲宽度定义为压缩脉冲宽度。

$$\tau = \frac{1}{2B} \times 2 = \frac{1}{B} \tag{3.8}$$

LFM 信号的压缩前脉冲宽度 T 和压缩后的脉冲宽度 τ 之比通常称为压缩比 D,

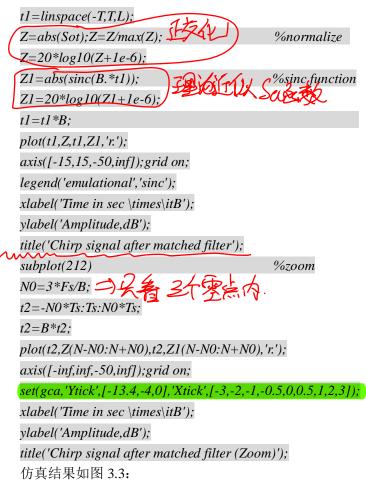
$$D = \frac{T}{\tau} = TB \tag{3.9}$$

3.9 式表明, 压缩比也就是 LFM 信号的时宽频宽积。

由 2.1,3.3,3.6 式,s(t),h(t),so(t)均为复信号形式,Matab 仿真时,只需考虑它们的复包络 S(t),H(t),So(t)。以下 Matlab 程序段仿真了图 3.1 所示的过程,并将仿真结果和理论进行对照。 *%%demo of chirp signal after matched filter*

T=10e-6;	%pulse duration10us
B=30e6;	%chirp frequency modulation bandwidth 30MHz
K=B/T;	%chirp slope
Fs=10*B;Ts=1/Fs;	%sampling frequency and sample spacing
N=T/Ts;	
t = linspace(-T/2, T/2, N);	
$St = exp(j*pi*K*t.^2);$	%chirp signal
$Ht=exp(-j*pi*K*t.^2);$	%matched filter
Sot=conv(St,Ht);	%chirp signal after matched filter
subplot(211)	·注意:不需要 rect3,因为已经 限制 t的范围3.
	1 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2

L=2*N-1;



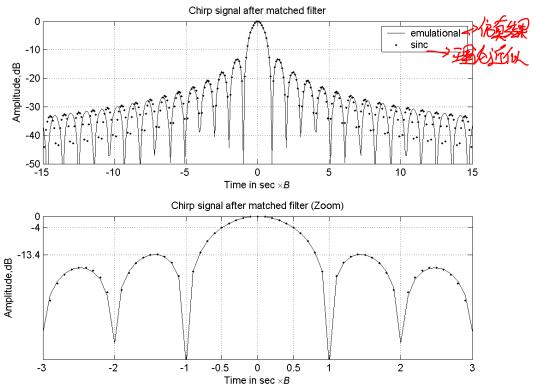


图 3.3: Chirp 信号的匹配滤波

图 3.3 中,时间轴进行了归一化,($t/(1/B) = t \times B$)。图中反映出理论与仿真结果吻合良好。

第一零点出现在 ± 1 (即 $\pm \frac{1}{B}$) 处,此时相对幅度-13.4dB。压缩后的脉冲宽度近似为 $\frac{1}{B}$

 $\times \pm \frac{1}{2B}$),此时相对幅度-4dB,这理论分析(图 3.2)一致。

上面只是对各个信号复包络的仿真,实际雷达系统中,LFM 脉冲的处理过程如图 3.4。



图 3.4: LFM 信号的接收处理过程

雷达回波信号 $s_r(t)$ (1.4 式) 经过正交解调后,得到基带信号,再经过匹配滤波脉冲压缩后就可以作出判决。正交解调原理如图 3.5,雷达回波信号经正交解调后得两路相互正交的信号 I(t)和 Q(t)。一种数字方法处理的的匹配滤波原理如图 3.6。

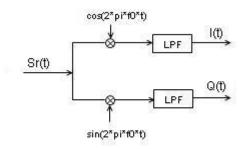


图 3.5: 正交解调原理

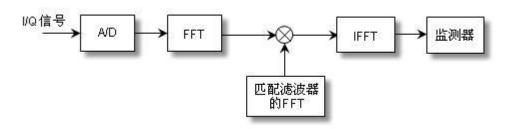


图 3.6: 一种脉冲压缩雷达的数字处理方式

四: Matlab 仿真结果

(1) 任务:对以下雷达系统仿真。

雷达发射信号参数:

幅度: 1.0

信号波形: 线性调频信号

频带宽度: 30 兆赫兹 (30MHz)

脉冲宽度: 10 微妙 (20us)

中心频率: 1GHz (10⁹Hz)

雷达接收方式:

正交解调接收

距离门: 10Km~15Km

目标:

Tar1: 10.5Km

Tar2: 11Km

Tar3: 12Km

Tar4: 12Km + 5m

Tar5: 13Km

Tar6: 13Km + 2m

(2) 系统模型:

结合以上分析,用 Matlab 仿真雷达发射信号,回波信号,和压缩后的信号的复包络特 性, 其载频不予考虑(实际中需加调制和正交解调环节), 仿真信号与系统模型如图 4.1。

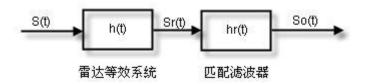


图 4.1: 雷达仿真等效信号与系统模型

(3) 线性调频脉冲压缩雷达仿真程序 LFM radar

仿真程序模拟产生理想点目标的回波,并采用频域相关方法(以便利用 FFT)实现脉冲 压缩。函数 LFM radar 的参数意义如下:

T: chirp 信号的持续脉宽;

B: chirp 信号的调频带宽;

Rmin: 观测目标距雷达的最近位置:

Rmax: 观测目标距雷达的最远位置;

R: 一维数组,数组值表示每个目标相对雷达的斜距;

RCS: 一维数组,数组值表示每个目标的雷达散射截面。

在 Matlab 指令窗中键入:

1上 IVIALIAU 1日マ 図 中域八: LFM_radar(10e-6,30e6,10000,15000,[10500,11000,12000,12005,13000,13002],[1,1,1,1,1,1]) 得到的仿真结果如图 4.2。

(4) 分辨率(Resolution)仿真

改变两目标的相对位置,可以分析线性调频脉冲压缩雷达的分辨率。仿真程序默认参数 的距离分辨率为:

$$\sigma_R = \frac{C}{2B} = \frac{3 \times 10^8}{2 \times 30 \times 10^6} = 5m \tag{4.1}$$

图 4.3 为分辨率仿真结果,可做如下解释:

- (a) 图为单点目标压缩候的波形;
- (b) 图中, 两目标相距 2m, 小于 σ_R , 因而不能分辨;
- (c) 图中,两目标相距 5m,等于 σ_p ,实际上是两目标的输出 sinc 包络叠加,可以看到他们 的副瓣相互抵消;
- (d) -(h)图中,两目标距离大于雷达的距离分辨率,可以观察出,它们的主瓣变宽,直至能 分辨出两目标。

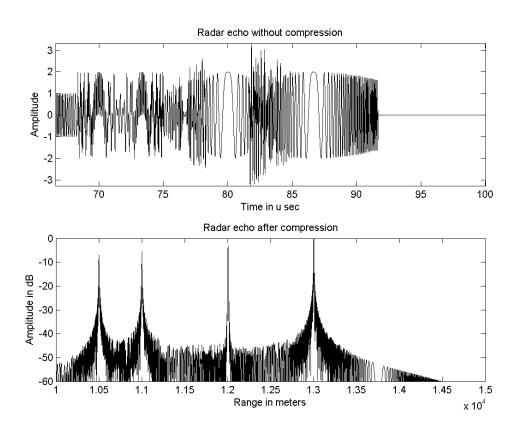


图 4.2: 仿真结果

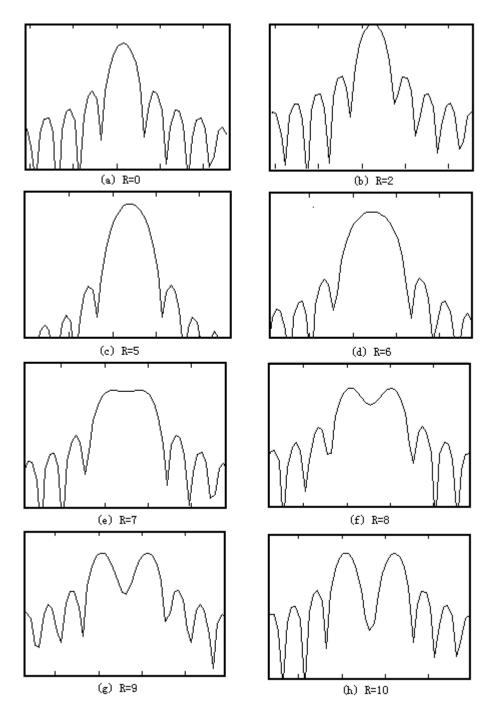


图 4.3: 线性调频脉冲压缩雷达分辨率仿真

```
附录: LFM_radar.m
%%demo of LFM pulse radar
function LFM radar(T,B,Rmin,Rmax,R,RCS)
if nargin = = 0
   T=10e-6:
                                   %pulse duration 10us
                                   %chirp frequency modulation bandwidth 30MHz
   B = 30e6:
   Rmin=10000; Rmax=15000;
                                   %range bin
   R = [10500, 11000, 12000, 12008, 13000, 13002]; %position of ideal point targets
   RCS=[1 1 1 1 1 1];
                                   %radar cross section
end
%%Parameter
C = 3e8:
                                   %propagation speed
K=B/T;
                                   %chirp slope
Rwid=Rmax-Rmin;
                                    %receive window in meter
Twid=2*Rwid/C;
                                    %receive window in second
Fs=5*B;Ts=1/Fs;
                                    %sampling frequency and sampling spacing
Nwid=ceil(Twid/Ts);
                                    %receive window in number
=======
%%Gnerate the echo
t=linspace(2*Rmin/C,2*Rmax/C,Nwid);
                                   %receive window
                                   %open window when t=2*Rmin/C
                                   %close window when t=2*Rmax/C
M = length(R);
                                   %number of targets
td = ones(M,1)*t-2*R'/C*ones(1,Nwid);
Srt = RCS*(exp(j*pi*K*td.^2).*(abs(td) < T/2));%radar echo from point targets
%%Digtal processing of pulse compression radar using FFT and IFFT
Nchirp = ceil(T/Ts);
                                     %pulse duration in number
Nfft=2^nextpow2(Nwid+Nwid-1);
                                     %number needed to compute linear
                                     %convolution using FFT algorithm
Srw=fft(Srt,Nfft); ) りうりんきて
                                     %fft of radar echo
t0=linspace(-T/2,T/2,Nchirp);
St = exp(j*pi*K*t0.^2);
                                     %chirp signal
Sw = fft(St, Nfft);
                                     %fft of chirp signal
Sot=fftshift(ifft(Srw.*conj(Sw)));
                                    %signal after pulse compression
N0=Nfft/2-Nchirp/2;
Z=abs(Sot(N0:N0+Nwid-1));
Z=Z/max(Z);
Z=20*log10(Z+1e-6);
%figure
```

subplot(211)

plot(t*1e6,real(Srt)); axis tight;

xlabel('Time in u sec'); ylabel('Amplitude')

title('Radar echo without compression');

subplot(212)

plot(t*C/2,Z)

axis([10000,15000,-60,0]);

xlabel('Range in meters'); ylabel('Amplitude in dB')

title('Radar echo after compression');