### علوم و فناوري هوافضا 281-273 (2015) 46

فهرست مطالب موجود در ScienceDirect

# علم و فناوری هوافضا

www.elsevier.com/locate/aescte





# تجزیه و تحلیل لغو فعال بر اساس احتمال تشخیص رادار

مينگسو يي، ليفنگ وانگ ،□جون هوانگ

دانشکده علوم و فناوری هوانوردی، دانشگاه بی هانگ، پکن ،100191چین

#### مقاله اطلاعات

تاريخچه مقاله: دریافت شده در 30مه 2014 دریافت به صورت اصلاح شده در 14دسامبر 2014 پذیرش در 22ژوئیه 2015 در دسترس آنلاین 30جولای 2015

> مخفى كارى فعال لغو فعال مدولاسيون فركانس خطى (LFM) مدولاسیون فرکانس غیرخطی (NLFM) احتمال تشخيص نسبت سیگنال به نویز (SNR)

كليد واژه ها:

#### خلاصه

در این مقاله، یک سیستم لغو برای سیگنال های خطی و سه سیگنال مدوله شده فرکانس غیرخطی پیشنهاد شده است.

با توجه به مشخصه RCS(مقطع رادار) هدف، مدولاسیون دامنه و فاز برای به دست آوردن سیگنال با فرکانس یکسان با پالس اکو اما با فاز مخالف ساخته

این سیگنال سیگنال اکو رادار را لغو می کند. تئوری اساسی پنهان کاری لغو فعال معرفی شده است.

بر اساس دو نوع مدل نوسانات هدف رادار Swerling I I)، (غwerling II)فرمول\های احتمال تشخیص رادار ارائه شده است. تاثیر خطای دامنه، فاز و فرکانس بر احتمال تشخیص رادار مورد بحث قرار گرفته است. نتایج شبیهٔسازی نشان میدهد که فناوری پنهان۵اری لغو فعال در تئوری امکانپذیر است، میتواند احتمال تشخیص رادار را کاهش دهد.

2015 @نويسندگان. منتشر شده توسط Elsevier Masson SAS.این یک مقاله با دسترسی آزاد تحت مجوز (/LElsevier Masson SAS /ICC BY-NC-ND (http://creativecommons.org/licenses)

برای تغییرات معمول در مقطع رادار هدف حساب کنید. او چهار مدل مختلف را پیشنهاد کرد که با استفاده از توزیع گامای پارامتری شده ترکیب و تعمیم یافته اند.

تكنايک كلای كا يعكش سقستم لغوربی هواپليامالها سه طوبرگلال دارايگال از انههام كاننده (لِنجره قبلوس الهرا الله الله الله الله على ال

LFM پلهای در مورد تأثیر خطای دامنه، مرحلهای و Tangent-FM [19]، NLFM و LFM

فرکانس بر احتمال تشخیص رادار تحت مدلهای Swerling II و Swerling IIIبحث میکنیم.

پنهان کاری لغو فعال یک جهت تحقیقاتی قابل توجه در زمینه پنهان کاری است. برخلاف پنهان کاری سنتی، احتمال شناسایی راداری هدفی که باید محافظت شود می تواند با پنهان کاری لغو فعال بیشتر کاهش یابد .[6-3] دستگاههای میکروالکترونیکی با سرعت بالا، تکنیکاهای آنتن آرایهای فازی و پردازش کامپیوتری، تکنیکاهای پنهانکاری لغو فعال را عملیتر و کاربردیتر کردهاند.

.2سیگنال LFMو سیگنال NLFM

یک سیگنال صدای چیپ دلخواه FMرا می توان به عنوان ارائه داد

دو سيگنال در فضاي آزاد ممكن است تداخل منسجمي ايجاد كنند كه سيگنال سنتز شده را ضعيف تر يا قوي تر ميكند. در طول تحقيق لغو سيگنال، توجه بيشتري به سيگنال تداخل رادار يا بهم ريختگي ،[9-7]سيگنال الكؤني .[1-10]سيكال فشرها كالكرافي الكرافي الكرافي الكرافي فركانس خطى [13.14]معطوف شده است. سيكال فشرده سازي پالس FM،در سراسر جهان در سيستم هاي رادار مدرن استفاده مي شود. سيكال MYLEM ك NFLM به محتوای مهم تکنیک های الکترونیکی مدرن تبدیل شده است. فرکانس لحظه ای مربوطه است.

فرض کنید پاکت به شکل مستطیل باشد، آنگاه 1 = (ct)داریم . بيان سيگنال باند پايه پيچيده [13] LFMاست.

ولهن عبارات برای احتمال تشخیص برای بازتاب هدف ثابت توسط مارکوم 🚰 🚮 🚓 🍅 🚾 موفرلینگ [17]تکنیک هایی را برای مدل سازی نوسانات هدف معرفی کرد.

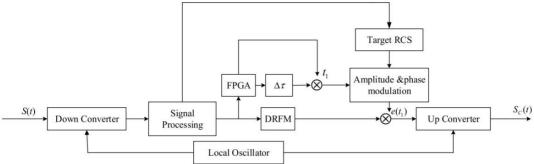
که در آن B/T = µبه عنوان شیب مدولاسیون فرکانس نامیده می شود، Bپهنای باند، Tمدت زمان پالس

برای تولید سیگنال ،NLFMباید تابع فرکانس (t) ارا بدست آوریم که شکل طیف را تعیین می کند. در این مقاله، سه شکل موج NLFMمختلف را به شرح زیر در نظر می گیریم:

.1معرفی

نويسنده متناظر. تلفن: .18201311103 +86 آدرس ایمیل: .(wanglf1972@163.com (L. Wang)





.3سيستم لغو سيگنال FMاو NLFM

بلوک دیاگرام سیستم لغو سیگنال LFMو NLFMدر شکل 1نشان داده شده است. از آنجایی که تغییرات فرکانس سیگنال رادار و نگرش هدف، مدولاسیون فاز اکو تغییر می کند.

همانطور که زمان متفاوت است تغییر فرکانس سیگنال رادار می تواند باشد

توسط سیستم آشکارساز رادار شناسایی میاشود و تغییر موقعیت هدف را میاتوان از RCSپیچیده آن دریافت کرد.

در شکل (۱، S(t) سیگنال رادار ارسالی را نشان می دهد، ( SC (t

سیگنال لغو، (t1) eسیگنال یارازیت است. τ1زمان است

تاخیر بین زمان دریافت سیگنال رادار و

زمانی که سیگنال لغو ارسال می شود. auزمان تأخیر پردازش جم مر است. توابع این سیستم عمدتا

شامل دو بخش است: از یک طرف، پس از مکالمه پایین، رادار

سیگنال به حافظه فرکانس رادیویی دیجیتال (DRFM)ارسال می شود

.[14]از سوی دیگر، زمان تاخیر τ1در یک لحظه خاص از

زمان t1توسط آرایه دروازه قابل برنامه ریزی میدانی (FPGA)کنترل می شود.

تراشه، و سیگنال دریافتی در صرف آن ضرب می شود

نسخه تاخیری τ)نیز توسط FPGAکنترل می شود). سیس، ضرب می شود

نتایج برای به دست آوردن سیگنال پارازیت. بر اساس RCSهدف،

مدولاسیون دامنه و فاز برای به دست آوردن آن انجام می شود

سیگنالی که دامنه و فرکانس یکسانی با پالس اکو دارد

اما با فاز مخالف .[4،13]این سیگنال رادار را لغو می کند

سیگنال های اکو

موقعیت اهداف شامل برد، زاویه به دست آمده توسط

با استفاده از بلوک دیاگرام پردازش سیگنال که توسط

شکل 2در جزئیات. برد هدف، ،Rبا اندازهگیری تأخیر زمانی ۲محاسبه میاشود، برای پیمودن مسیر دوطرفه یک پالس طول میکشد.

بین رادار و هدف این سیستم از فرکانس داپلر استفاده می کند

به دست آوردن سرعت شعاعی هدف، و همچنین برای تمایز بین

اجسام متحرک و ثابت مانند بهم ریختگی. دامنه و

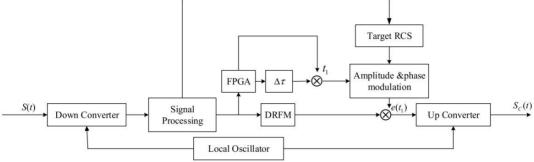
اطلاعات فاز سیگنال رادار را می توان با استفاده از آشکارساز اورتوگونال که در شکل 3نشان داده شده است به دست آورد.

سیگنال یارازیت (t1)eوسط داده می شود

 $e(t1) = S(t1) \times S\square(t1 - \tau) \cdot aRCS \cdot exp j(\phi RCS + \pi)$ 

که در آن RCSهو aRCSفاز و دامنه RCSهدف را نشان می دهند که ترزیآن ط**اکل جارنوثبار فرکاهندی هزدوج تپیچایا E**کا است كل كودار وجاز فركةنيس، ق1تمت SC (t) الإلاينييوني گنائل لغو (SC (t) كان كودار وجاز فركةنائل لغو **تابع**توشوال به صورت زیر بیان کرد

0.66 🛮 α 🖺 0.84 1.12 🛮 y 🗎 1.44 μ0.6 🖺 y 🗎 1.08 برای صداهای با پهنای باند کوّچک



شکل .1بلوک دیاگرام سیگنال لغو.

(1)شكل پنجره تيلور

که در آن (A(n)ضریب سری نامتناهی است. در عمل، معادله (4)را می توان در شرایط محدود خاتمه داد. بنابراین، فاز تابع توسط

که در آن .N = 10

(2)ترکیبی از LFM و Tangent-FM

تابع مدولاسیون فرکانس بر حسب رادیان ترکیب تابع LFM و Tangent-FMمی تواند به صورت نوشته شود

جایی که ثابت γنسبت منحنی مماس را کنترل می کند که استفاده می شود و αتعادل بین LFMو را کنترل می کند

ینه  $\alpha$  برای محدوده های مختلف Tangent-FM.

صداهای یهنای باند در جدول 1نشان داده شده است .[21] یکیارچه سازی معادله ،(6)دریافت می کنیم

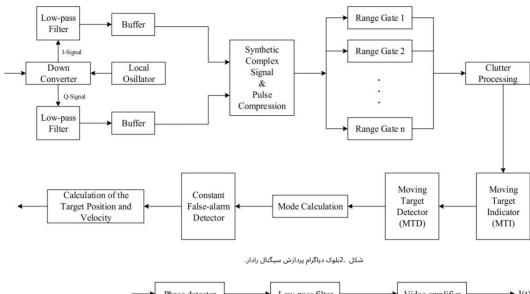
$$\frac{p B_2}{s(t)} = (1 - \alpha)t^2 - \frac{\pi BaT}{-\frac{\ln cos}{s}}$$

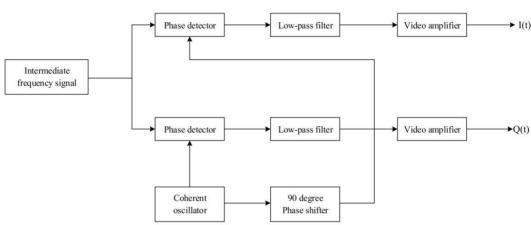
$$\frac{p B_2}{\ln cos}$$

$$\frac{\ln cos}{cs}$$
(7)

(3)شكل موج NLFM پلكاني

اجازه دهید مشخصه فرکانس غیرخطی سیگنال ارزیابی شده باشد به صورت بیان شود





شکل .3بلوک دیاگرام آشکارساز متعامد.

SC (t) = S(t - 
$$\tau$$
 ) × S (t -  $\tau$ 1) × S $\square$ (t -  $\tau$ 1 -  $\tau$  ) × aRCS   
× exp j ( $\phi$ RCS +  $\pi$ ) (10)

بنابراین، سیگنال لغو برای سیگنال LFM می توان با جایگزین کردن معادله به دست آورد. (3)به معادله ،(10)فرمول ساده شده است

SC (t) = S(t)aRCS exp 
$$j(\phi RCS + \pi) \exp(-j\pi\mu\tau 1\tau)$$
 (11)

به طور مشابه، جایگزینی معادله (5)به معادله (5)سیگنال لغو را برای تیلور دریافت می کنیم [22]

$$rac{Bp}{SC(t) = S(t) exp - j t 1t}$$

$$\times exp - jBT \int_{n=1}^{0} \frac{A(n)}{n} = cosn\pi (\tau - \tau 1)$$

$$jBT نی A(n) cosn\pi (\tau + \tau 1 - 2T)$$

$$x aRCS exp j( $\phi$ RCS +  $\pi$ ) (12)$$

جایگزینی معادله (7)به معادله (10)ما به سیگنال لغو برای ترکیب LFMو Tangent-FMمی رسیم

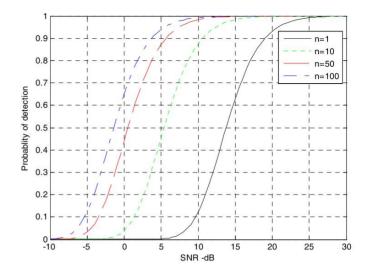
در نهایت، سیگنال لغو برای شکل موج NLFMپلهای را میتوان با جایگزین کردن معادله به دست آورد. (9) به معادله (10)به شرح زیر است

$$\times$$
 aRCS exp j( $\phi$ RCS +  $\pi$ ) (14)

که در آن  $\delta = \cos \theta + \cos \phi - \cos \theta$ , بدست آورد که در آن با موارد زیر بدست آورد

$$t - \tau = T \sin \theta/2 \square t - \tau 1 = T \sin \varphi/2$$

$$t = T \sin \eta/2$$
 (15)  
-  $t - \tau - \tau 1 = T \sin y/2$ 



شکل .5احتمال تشخیص در مقابل SNRبرای هدف نوع .5احتمال

$$= \frac{\exp(-\sqrt{T_{n}})}{(1 + n \cdot SNR/2)(n - 2)!} + 1 \square 1 (VT_{n} \square 1) + K0 \times 1 \frac{VT}{(1 + n \cdot SNR/2)(n - 2)!} + K0 \times 1 \frac{VT}{(1 + 2/n \cdot SNR_{n})^{2} - 1}$$

شکل 5احتمال تشخیص را به عنوان تابعی از SNRبرای نشان می دهد تعداد پالس های مختلف که در آن 9-10 = Pfa ر مدل سوم .Swerling

> .5دامنه، فاز و فرکانس تجزیه و تحلیل خطا برای احتمال تشخيص

با توجه به اصل تداخل موج منسجم، پژواک رادار زمانی که معادله به طور کامل لغو می شود. (22)به شرح زیر رضایت دارند

$$a = 0$$
  
 $\phi = (2k + 1)p$  (22)

جایی که kایک عدد صحیح است، aخطای دامنه، φفاز است

خطا، و fخطای فرکانس است. با این حال، برخی باید وجود داشته باشد

خطا در کاربرد عملی هنگامی که τو 17برخی از شرایط خاص را برآورده می کنند، اکو رادار توسط تداخل لغو می شود.

موج، در غیر این صورت پژواک رادار تقویت می شود. در مرحله بعد، ما در مورد شرایطی که لغو را برآورده می کند بحث خواهیم کرد.

اجازه دهید aRCS = 1 و φRCS = 0 به عنوان شکل ساده شده، سیس رادار

سیگنال اکو را می توان به صورت نوشتاری

$$Se(t) = S(t) + SC(t)$$
 (23)

جايگزيني معادلات (14)-(11)به معادله ،(23)ما مي توانيم بيان سيگنال اکو LFMو NLFMرا بدست آوریم که در نشان داده شده است.

> با در نظر گرفتن تأثیر خطای دامنه، فاز و فرکانس در احتمال تشخيص، سيگنال واقعى سود نرمال مى تواند به صورت بیان شود

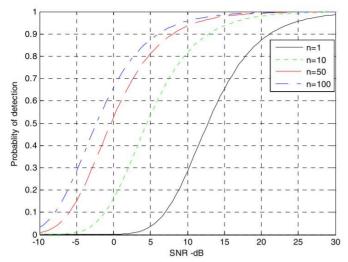
$$\beta dB = 20 \lg 1 + (1 + a) \cos(2\pi ft - \phi + \pi)$$
 (24)

سپس ما تقریباً SNRبهبود یافته را از معادله استخراج می کنیم. ،(24)آن

SNRL = 20 lg 1 + (1 + a) cos(2
$$\pi$$
 ft  $\Box$   $\phi$  +  $\pi$ )  $\cdot$  |SNR|

(25)

جايگزيني معادله (25)به معادله ،(19)معادله (20)و معادله ،(21)ما مي توانيم دريافت كنيم احتمال کشف رادار لغو شده که شامل تقویت



شکل .4احتمال تشخیص در مقابل SNRبرای هدف نوع .Swerling I

.4احتمال تشخیص برای اهداف متحرک با استفاده از Swerling

در این بخش احتمال تشخیص راداری برای اهداف متحرک با استفاده از مدل های Swerling I و IIIمورد بحث قرار می گیرد. این کار اول بود

توسط مارکوم تحلیل شد. سوئرلینگ کار مارکوم را به پنج نفر افزایش داد

موارد متمایز که برای تغییرات در مقطع هدف به حساب می آیند. مشکل اصلی در مورد اجسام متحرک، تشخیص آن است،

که به نوبه خود نسبت سیگنال به نویز (SNR)را کاهش می دهد. جزئیات بیشتر

را می توان در .[16]. Ref.

برای تابع توزیع احتمال ریلی مدل Swerling I به شرح زیر است

که در آن  $\sigma$ مقدار متوسط مقطع است. برای Swerling نوع تابع توزیع احتمال ریلی هدف به صورت بیان شده است

همانطور که مشخص است، احتمال تشخیص رادار (PD)یک تابع است رادار ،SNRضرب آستانه و احتمال هشدار نادرست

برای مدل ،Swerling Iما داریم Pfa

Pfa = 1 
$$\Box$$
 1 (VT, n  $\Box$  1)  $\Box$  (18)

exp[-VT /(1 + SNR)], n = 1

که در آن VTولتاژ آستانه زمانی است که نویز به تنهایی در آن وجود دارد ر الا، N) =x (۱ (x، N) =x (x، N) =x (x، N) (x، N) =x (x، N)

تابع گامای ناقص نامیده می شود. به عنوان مثال، اگر ،6-10 Pfa = 10 ،n = 1، 10، 50، 100 رابطه بين احتمال تشخيص

D Pو SNRدر <mark>شکل</mark> 4نشان داده شده است.

احتمال تشخیص رادار برای مدل Swerling IIIمی تواند باشد

PD = Exp 
$$\frac{2}{n_1 \cdot \$NRn \cdot 2NRN \cdot 2NRN \cdot 2NRN \cdot 2NR \cdot 2NR$$

n=1

n=10

جدول 2 بیان سیگنال اکو برای LFMو .NLFM

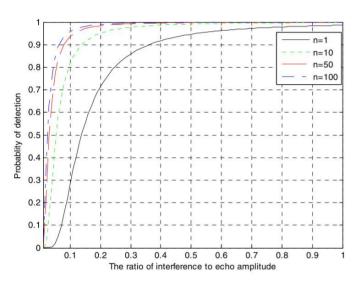
عملكرد پنجره	بیان سیگنال اکو
LFM	Se (t) = S(t){1 + aRCS exp[j( $\phi$ RCS + $\pi$ )] exp( $\Box$ j $\pi$ µ $\tau$ 1 $\tau$ )}
تيلور	—Se (t) = S <b>t</b> (π/τί <b>expx.pje<sup>t</sup>) cos<sub>t</sub>r<sup>4</sup>ξξ<sup>†</sup> </b>
LFM & Tangent FM	—— (1 - α)τ1τ × aRCS 验φρ[拼φιβ\GS+セz的]
	1
قدم گذاشت	Se (t) = S(t) 1 + $\frac{e^{x}}{e^{x}}$ j $\tau$ 1 $\tau$ exp(j $\pi$ BC T $\delta$ ) × aRCS exp[j( $\phi$ RCS + $\pi$ 9)

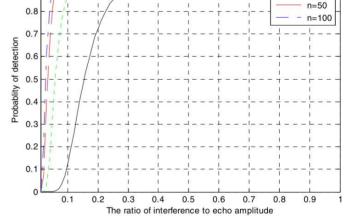
جدول 3 احتمال تشخیص در مقابل SNRبرای .Swerling I، n = 10

SNR (dB)		□10 □50 5	10	15	20	25	30
P D (%)	0.985	56.989	81.648	93.740	97.971	99.353	99.795

جدول 4 احتمال تشخیص در مقابل SNRبرای .Swerling III، n = 10

	SNR (dB)	□10 □50 5	10	15	20	25	30
0.016	P D (%)	49.900	87.644	98.341	99.817	99.981	99.998





شکل .6احتمال تشخیص در مقابل خطای دامنه برای .Swerling I

شکل .7احتمال تشخیص در مقابل خطای دامنه برای .Swerling III

خطای تود، خطای فاز و خطای فرکانس. اگر  $\theta = \phi_0$  را بگیریم دمقابل  $\phi$  = اسپس SNR، عهبود یافته در مقابل  $\phi$ 

احتمال کشف رادار لغو شده در مقابل خطای دامنه الف که در شکل 6و 7نشان داده شده است . نتایج نیز نشان داده شده است در جدول 5و جدول 6.

قرار دادن معادله (26)، معادله (19)و معادله (21)با هم، ما را به دست می آوریم

# $SNRL\square a = 20 \lg |a| \cdot |S(2F6)$

در جدول دو جدول .0 از جدول .5ما می توانیم ٪99.795 🏿 P-I را زمانی که n = 10 پیدا کنیم. .1 = a یعنی احتمال تشخیص رادار کاهش می یابد

اجازه دهید 30 = 10، SNR = 10 دسی بل. از جدول 30 جدول ،4تشخیص احتمال Swerling III P D III © 99.795٪ وSwerling III P D III و | P D-III I © 99.998 و ترتیب.

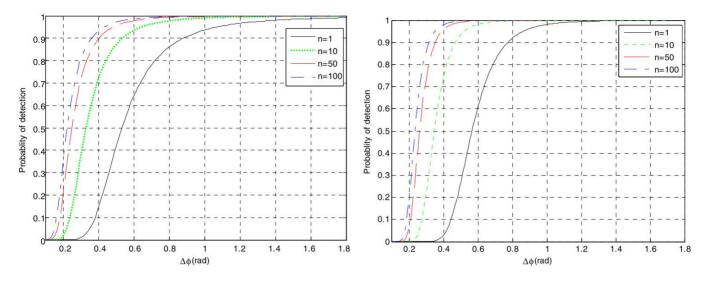
وقتی خطای دامنه 1 □ a > 0را برآورده می کند، آن را جزئی می نامیم. لغو تحت این شرایط اگر یک ،1 <تشخیص رادار

جدول 5 احتمال تشخیص در مقابل خطای دامنه برای .Swerling I، n = 10

î	0.1	0.2	0.3	0.4	0.5	0.6	0.7	0.8	0.9	1
P D (%)	81.648	95.014	97.748	98.946	99.183	99.432	99.582	99.680	99.747	99.795

جدول 6 احتمال تشخیص در مقابل خطای دامنه برای .Swerling III، n = 10

ĩ	0.1	0.2	0.3	0.4	0.5	0.6	0.7	0.8	0.9	1
P D (%)	87.644	98.931	99.775	99.927	99.970	99.986	99.992	99.996	99.997	99.998



شکل .8احتمال تشخیص در مقابل خطای فاز برای .Swerling I

شکل .9احتمال تشخیص در مقابل خطای فاز برای .Swerling III

جدول 7 احتمال تشخیص در مقابل خطای فاز برای .Swerling I. n = 10

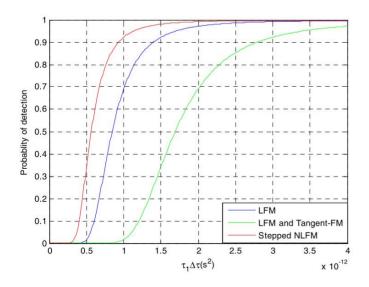
75									
ф	1.41	1.42	1.43	1.44	1.45	1.46	1.47	1.48	1.49
P D (%)	99.763	99.768	99.772	99.777	99.782	99.786	99.790	99.795	99.799

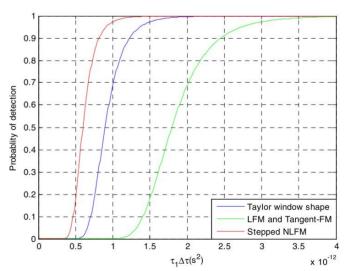
جدول 8 احتمال تشخیص در مقابل خطای فاز برای .10 - Swerling III، n = 10

احتمال بسحیص در مقابل خطای فار برای .swerling III. II – 10.									
ф	1.41	1.42	1.43	1.44	1.45	1.46	1.47	1.48	1.49
P D (%)	99.998	99.998	99.998	99.998	99.998	99.998	99.998	99.998	99.999

جدول 9 جدول و رابطه بین  $\phi$ و au1، برای LFM و

	5 57.5 571 6 577
عملكرد پنجره	φبیان صریح
LFM	φ = pmt1t
تيلور	—————————————————————————————————————
LFM & Tangent FM	8π(1-α) τ1τηρβ4 (παρθωδεί)νου (τββ) σουμτ 20 (παττοθβ)
قدم گذاشت	t d قبل از میلاد t T طئاباتهال از میلاد



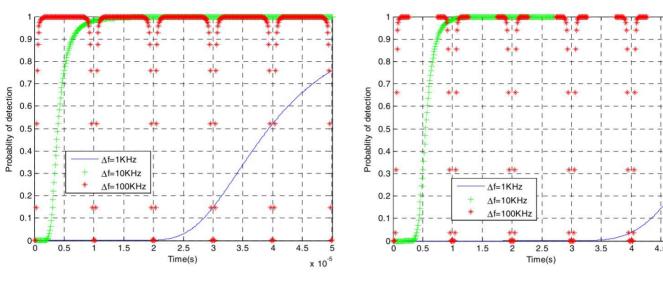


شکل .100احتمال تشخیص در مقابل خطای فاز  $\tau$ 17برای , $\tau$ 17 و (B = 10 MHz) Støverdinlig dII (B = 10 MHz) مگاهرتز). T=50 میکرو ثانیه. T=50

x 10<sup>-5</sup>

صریح محاسبه کنیم.

خطاهای فاز FMو NLFM



شکل .113حتمال تشخیص در مقابل خطای فرکانس برای .(31 Swerling III (n = 10

احتمال افزایش می یابد، سپس پژواک رادار تقویت می شود. برای ،Swerling III تنایج یکسانی ممکن است با مصرف هبه دست آید نگاهی دقیق تر به جدول .6

به همین ترتیب، اگر a=0 و a=1باشد، SNRدر مقابل فاز بهبود یافته است خطا  $\Phi$ خواهد بود

شکل .12احتمال تشخیص در مقابل خطای فرکانس برای .(Swerling I (n = 50

$$SNRL\Box \phi = 20 \lg 1 \Box \cos(\phi) \cdot |SNR| \tag{27}$$

ترکیب معادله ،(27)معادله (19)با معادله ،(21)ما احتمال تشخیص رادار سلول\دار را در مقابل خطای فاز †به دست میآوریم. شکل 8و شکل 9نشان می دهد که چگونه احتمال کشف رادار لغو شده متفاوت است

> از جدول ،7ممکن است ٪99.795 و Po-I وقتی n = 10بدانیم ، 1.48. = φبنابراین احتمال تشخیص رادار کاهش خواهد یافت هنگامی که خطای فاز 1.48 و φ > 0را برآورده می کند. در غیر این صورت، رادار

> > احتمال تشخيص زماني كه 1.48 < φو رادار افزايش ميابد

با خطای فاز همچنین نتایج به صورت جزئی در جدول 7و جدول 8بیان شده است.

در جدّول ونشان داده شده است. فرض کنید که فقط یک اختلاف فاز از π1۲τدر وجود دارد عtr ارسیگنال NLFMشکل پنجره تیلور، — سیگنال ) LFM Bπ(L-a)t1t عtr الله تیکسگنالیه HBLر تیکسگنالیه HBLر تا عدر تا عدر تا عدر التعامی است.

از سوی دیگر، ما همچنین می توانیم رابطه بین  $\varphi$ و  $\tau$ 1،  $\tau$ را با استفاده از جدول  $\tau$ 2عبارات

سیگنال در شکل 10و شکل 11نشان داده شده است.

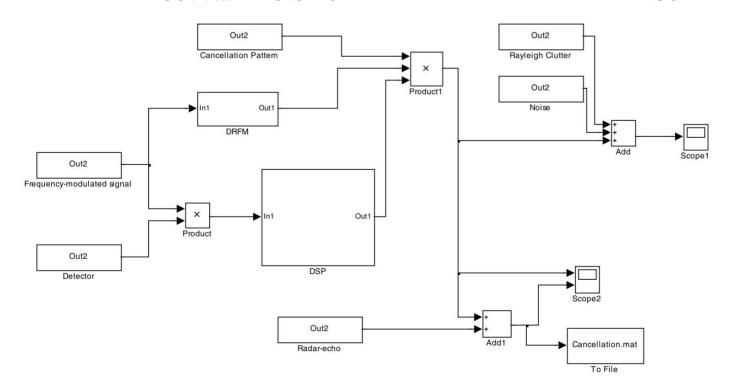
اکو تقویت خواهد شد. برای Swerling IIIنیز همین نتایج

می توان از طریق مطالعه جدول 8به پایان رسید.

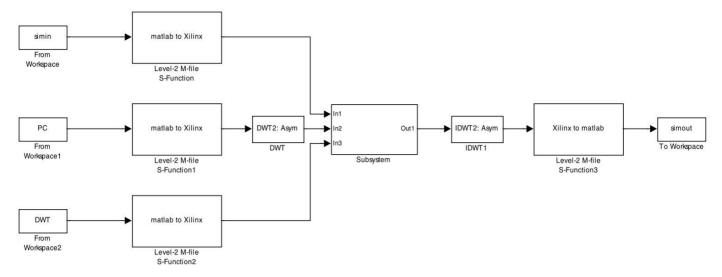
در اقدام متقابل راداری واقعی، معمولاً تشخیص آن دشوار است هدف زمانی که احتمال تشخیص رادار به زیر 50درصد رسید و

بنابراین نیازی به لغو کامل سیگنال اکو نیست.

از شکل 10و شکل 11می توان نتیجه گرفت که با کنترل زمان تاخیر، احتمال تشخیص رادار به %50کاهش می یابد.



شکل .14بلوک دیاگرام سیمولینک سیستم شبیه سازی.



شکل .15بلوک دیاگرام پردازش سیگنال سیمولینک.



-80

-100

-120

-140

شكل 12و شكل 13نشان مي دهد كه چگونه احتمال تشخيص رادار متفاوت است در مقابل خطای فرکانس

از <mark>شکل 12و شکل ،13</mark> متوجه می شویم که توانایی تشخیص رادار تغییرات دوره ای را نشان می دهد. هر چه خطای فرکانس بزرگتر باشد،

دوره کوتاهتر است. علاوه بر این، تأثیر فرکانس

خطا در لغو فعال حساس تر از خطای دامنه است

و خطای فاز

## .6شبیه سازی سیستم لغو

با توجه به تئوری فوق، آزمایشهای شبیهاسازی برای تأیید تأثیر پنهانکاری لغو فعال برای LFMانجام

و سیگنال NFLMبا استفاده از .matlab/Simulinkپارامترها هستند

به صورت زیر تنظیم میاشود: سیگنالهای LFM و NLFMبا عرض ضربه حمل میاشوند

50میکرو ثانیه، پهنای باند 10مگاهرتز، خطای دامنه (نسبت تداخل به دامنه اکو) 0.4،خطای فرکانس 1

كيلوهرتز، زمان تاخير

2میکرو ثانیه است. شکل 14بلوک دیاگرام سیمولینک کل سیستم سلول سلولی را نشان می دهد. بلوک دیاگرام سیمولینک پردازش سیگنال

در میان سیستم در شکل 15نشان داده شده است. نتایج شبیه سازی عبارتند از

در شکل 16و 17نشان داده شده است.

نتایج شبیه سازی نشان می دهد که با استفاده از لغو فوق

سیستم می تواند افزایش اکو را کاهش دهد. در شرایط خطای خاص، سیستم هنوز هم اثر لغو بسیار بالایی دارد. از شکل the (b)، the

دامنه سیگنال حدود 15دسی بل کاهش می یابد. از شکل ۱۲(b)،دامنه سیگنال نیز حدود 18دسی بل کاهش یافته است. حتی در آن خطاها

در مواردی، سیستم می تواند پژواک هدف را به طور موثر لغو کند.

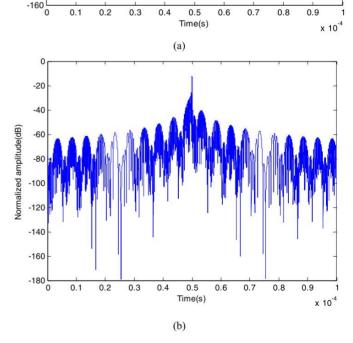
.7نتیجه گیری

نتایج ارائه شده در اینجا را می توان به صورت زیر خلاصه کرد:

احتمال تشخیص رادار به طور موثر و کارآمد کنترل می شود

از طریق تعامل بین سیگنال لغو و سیگنال اکو. نتایج شبیه سازی نیز نشان می دهد که با استفاده از لغو

سیستم می تواند افزایش اکو را کاهش دهد. حتی اگر تعدادی وجود داشته باشد خطاها، سیستم هنوز هم اثر تداخل بسیار بالایی دارد. به طور همزمان، مخفی کاری لغو فعال یک مکمل موثر برای اقدامات مخفی کاری معمولی فراهم می کند. علاوه بر این، ما-



شكل .16(الف) قبل از لغو سيگنال اكو برای .LFM(ب) پس از لغو سيگنال اكو

با توجه به احتمال تشخیص رادار، میزان لغو فعال را می توان به عنوان لغو جزئی، لغو کامل طبقه بندی کرد.

8 (2) (2010)



این کار توسط بنیاد ملی علوم طبیعی حمایت شده است. تاریخ چین تحت شماره گرنت .51307004

منابع

2004.

[1] EF Knott، JF Shaeffer، MT Tuley، Radar Cross Section، SciTech Publishing, Inc.

،DC Jenn)مهندسی مقطع رادار و لیزر، موسسه آمریکایی Aeronautics and Astronautics Inc.، 2005.

. Aeronautics and Astronautics Inc.، 2005. مورد Aeronautics and Astronautics Inc.، 2005. مورد (109-112. قاتل پنهان کنسلی فعال بر اساس ویژگی RAGRA Sci. تخوریه و تحلیل پنهان کنسلی فعال بر اساس ویژگی

J. Univ. - الماس مدولاسيون فاز، QW Qu. YC Xiang, HP Hou. WJ <mark>Zhou.</mark> الكترون. علمي تكنولوژي چين .834-828 (2011) (6) 40

.YC Xiang، CW Qu، BR Li، HP **Hou** [5]تحقیق شبیهاسازی در مورد لغو پنهان کاری کشتی جنگی بر اساس خواص پراکندگی رادار آن، .Syst .رشبیه سازی .101-104 (2013) (1) 25

ارق] YC Xiang، CW Qu، DF Ping، WQ **Zhao،** التحقيق در مورد پنهان كارى لغو فعال

کشتی جنگی، کشتی الکترون. مهندس .103-106 (2010) (2) 30 Sens. 46 (7) [7]لغو تداخل برای رادار موج سطحی فرکانس بالا، .1892 (2008) (7) Sens. 46 (7)

IEEE Trans. Geosci. Remote

R. Lizuka، AP Freundorfer، T. <mark>Iwasak</mark>i. ورشی برای لغو بهم ریختگی سطح برای رادار CWزیرزمینی، . IEEE Transاالکترومغناطیس. سازگاری. 31. (3) (1989) (3) 13

IEEE National او]ریشه، تشخیص کشتی رادار HFF اطریق لغو بهم ریختگی، در: IEEE National

كنفرانس رادار، دالاس، ،1998ص .286-281

[10] C. Paleologu, J. Benesty, et al., Widely linear general Kalman filter for stereo-

لغو اكو آكوستيک صوتي، فرآيند سيگنال. .575-570 (2014) 94

. S. Cecchi. L. Romoli. P. Peretti. F. Piazza. [11] إجراى كم پيچيدگى يک الگوريتم همبستگى بلادرنگ براى لغو اكو آكوستيک استريوفونيک، فرآيند سيگنال. .6568-2675 (2012) 92

C. Stanciu، J. Benesty، و همکاران، یک مدل خطی گسترده برای آکوستیک استریوفونیک

لغو اكو، فرآيند سيگنال. .516-511 (2013) 93

LFM، الگوريتم لغو اكو براى رادار] YJ Wang، GQ Zhao، HW Wang،

J. Xidian Univ 35 (6) (2008) 1031-1035.

LFMICW وتحليل بر اساس لغو YC Xiang، CW Qu، HP Hou، YK Chen. .

در مورد تاخیر گروه و تابع ابهام، .180-175 (2011) (2) J. CAEIT 6

انظریه و تکنیکهای شکلادهی پرتو لیزر، مارسل FM Dickey، CS Holswade،

شرکت دکر، نیویورک، .2000 MATLAB، [2 [16] آجزیه و تحلیل سیستم های رادار و طراحی با استفاده از MATLAB،ویرایش دوم.

. انتشارات خانه صنعت الکترونیک، پکن، .2008

IEEE Trans. با نتر تطبیقی برای سیستم های OFDM انداخل کانال مشترک، (۲۶] آرایه های آنتن تطبیقی برای سیستم های

اشتراک. .229-217 (1999) (2) 47

Conf. [18] و همکاران، طراحی بهینهاسازی سیگنال NLFM و شبیهاسازی فشردهاسازی پالس آن، در: PNFM، از ازی فشردهاسازی پالس آن، در:

JEEE Int. رادار، آرلینگتون، ،2005صص ،383-386 Tite Int. (۱۹۱۶) چیپک های مدولاسیون فرکانس غیرخطی برای سونار فعال، ،JEE Proc رادار سونار ناویگ.

T. Collins، P. Atkins، ا [19]چیپک های ما .312-316 (1999) 312-316

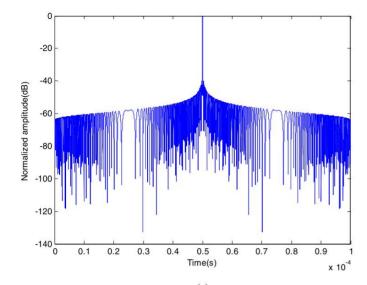
,M. Luszczyk ا[20] ارزیابی عددی تابع ابهام برای شکل موج رادار FMغیرخطی پلکانی، در: .Int. Conf مایکروویوها رادار بی

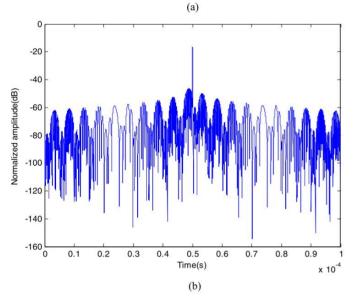
سیم، ،2006صفحات .1167-1164 سیم، ،2006صفحات .1167

با استفاده از تشدید کنندههای حلقه نوری DB Adams، WT Snider، CK **Madsen**، یک مولد شکل موج جدید

يكپارچه قابل تنظيم: شبيهاسازى و اثبات آزمايش مفهومي، .Proc. SPIE 7684 (2010) 76841A-1-1-76841A-12

. Optik 124 (2013) 4896-4900. ، كا إ22] S. Xu، YM **Xu** مدولاسيون فركانس غيرخطي سيگنال (2013) 4896-4900 وOptik 124 (2013)





شکل .17(الف) قبل از لغو سیگنال اکو برای NFLMشکل پنجره تیلور. (ب) پس از لغو سیگنال اکو برای NFLMشکل پنجره تیلور.

و پژواک تقویتی در مقایسه با [13] .Refs و (22]روش ما برای تخمین اثر مخفی کاری و کنترل برخی از خطاهای پارامتر راحت تر است.

بيانيه تعارض منافع

هیچ کدام اعلام نکردند.