

التوصية 1749 RS.ITU-R

**تقنية التخفيف لتسهيل استعمال الخدمة الساتلية (النشطة)
لاستكشاف موارد الأرض وخدمة الأبحاث الفضائية (النشطة)
للنطاق MHz 1300-1215**

(المسألة 234/7 ITU-R)

(2006)

مجال التطبيق

تصف هذه التوصية تقنية التخفيف باستخدام الترشيح وفقاً لتحويل Fourier للإشارة المستقبلة. وتنطبق هذه التقنية على التداخل الذي يحدث للرادارات ذات الفتحة التركيبية المحمولة على متن مركبة فضائية في النطاق 1300-1215 MHz من خدمات أخرى ذات عرض نطاق محدود نسبياً. وتقدم هذه التوصية أيضاً معلومات نظرية للمحسسات النشطة المحمولة على متن مركبة فضائية والتي من المقرر استخدامها في استحداث تقنيات إضافية لتخفيف التداخل.

إن جمعية الاتصالات الراديوية للاتحاد الدولي للاتصالات،

إذ تضع في اعتبارها

- (أ) أن النطاق 1300-1215 MHz مخصص على أساس أولي للخدمة الساتلية (النشطة) لاستكشاف موارد الأرض؛
- (ب) أن هذا النطاق تستخدمنه الرادارات ذات الفتحة التركيبية والمحمولة على متن مركبة فضائية (SAR)، التي تمثل تطبيقاً لها في رصد تشوّهات سطح الأرض في معظم المناطق البرية وفي رصد الكوارث الطبيعية والبيئة والغابات واستخدام الأرضي وما إلى ذلك، في جميع الظروف المناخية وفي النهار أو الليل؛
- (ج) أن النطاق 1300-1215 MHz موزع أيضاً على خدمة التحديد الراديوى للموقع على أساس أولي وخدمة الملاحة الراديوية على أساس أولي في عدد معين من البلدان؛
- (د) أن التوصيتين ITU-R SA.516 وITU-R SA.1282 توضحان أن تشغيل الرادارات ذات الفتحة التركيبية والمحمولة على متن مركبة فضائية ممكن بدون تداخل ضار في نفس نطاق التردد الذي تستخدمنه الأنظمة العاملة في خدمة التحديد الراديوى للموقع، بما في ذلك الرادارات التي تستخدم لقياس خصائص الرياح بطريقة عمودية، مع إمكانية استثناء أنظمة خدمة التحديد الراديوى للموقع التي تستخدم رادارات نبضية عاملة بتشكيل التردد؛
- (ه) أن معايير الأداء والتداخل للمحسسات النشطة المحمولة على متن مركبة فضائية ترد في التوصية ITU-R SA.1166؛
- (و) أن رادارات مراقبة المسار الهوائي (ARSR) التي تفوق قدرتها المشعة المتاحة قدرات الحزمة الرئيسية للرادارات المستخدمة لقياس خصائص الرياح بطريقة عمودية، كانت تعمل في هذا النطاق منذ سنوات عديدة، وأنه لم يلاحظ عادة أي تداخل ضار في عمليات المحسس النشيط المحمول على متن مركبة فضائية، على الرغم من أنه قد لوحظ أحياناً تدهور في الأداء ربما يعزى إلى إرسالات رادارات مراقبة المسارات الهوائية،

توصي بما يلي

1 أن بالإمكان استخدام تقنية لتخفييف تطبيق على المassis النشطة محمولة على متن مركبة فضائية كما يتضح في الملحق 1 لتخفييف التداخل الذي تسببه أنظمة رادارات التحديد الراديوي للموقع ورادارات الملاحة الراديوية العاملة في النطاق MHz 1300-1215 لهذه المassis؛

2 أنه ينبغي استخدام معلمات نمطية لassis نشطة محمولة على متن مركبة فضائية، عاملة في النطاق MHz 1300-1215، الواردة في الملحق 2، في استحداث تقنيات إضافية لتخفييف التداخل.

الملاحق 1

تقنية تخفيف التداخل الذي يحدث لرادارات ذات الفتحة التركيبية والمحمولة على متن مركبة فضائية

1 المقدمة

تظهر في بعض مواقع على الأرض خطوط لامعة في صور الرادار ذي الفتحة التركيبية في النطاق L-/الساتل الياباني 1 لموارد الأرض (L-SAR/JERS-1). وتعزى هذه الخطوط اللمعة إلى تداخل التردد الراديو (RFI) الضار الذي تسببه رادارات الأرض. وقد تبيّن أن بالإمكان القضاء على التداخل الذي يسبب هذه الخطوط اللمعة بإجراء تحليل تردي لمعطيات الدخل. وبفضل استخدام هذه التقنية سيعين حل مشكلة تداخل التردد الراديو الذي تتعرض له حالياً الرادارات ذات الفتحة التركيبية (SAR) العاملة في النطاق MHz 1300-1215.

2 الأسلوب والنتائج

1.2 الأسلوب

إن مستوى قدرة الإشارة المسببة للتداخل أقوى من مستوى الإشارة المطلوبة للرادرار ذي الفتحة التركيبية (SAR)، حيث إن الإشارة المسببة للتداخل إنما هي بث مباشر من مُرسل مدارات الأرض. ونتيجة لذلك، فإنه عندما يتم إجراء تحويل Fourier على الإشارة المستقبلة، تظهر مكونات الموجة المسببة للتداخل في شكل مسامير كبيرة على محور التردد. وبالتركيز على هذه الخواص كعملية سابقة على معالجة انضغاط المدى، فإننا نقارن قدرة "خانة" كل تردد بقدرة أطياف القدرة التي يأخذها تحويل Fourier من الإشارة المستقبلة وإشارة الرادرار ذي الفتحة التركيبية الأصلي (بافتراض أن القدرة الإجمالية لكل مكون متساوية للمكون المطلوب للإشارة المستقبلة) وأن القيمة 0 تعتمد لقدرة "خانات" التردد المعين التي لها قدرة تتجاوز القيمة المتوقعة (يشار إليها لاحقاً بكلمة "ترشيح").

وعلاوة على ذلك، وبالنظر إلى أن مكونات التداخل التي لا ترتبط بإشارة الرادرار ذي الفتحة التركيبية تنخفض بمعدل 30 dB تقريباً من خلال انضغاط المدى، ولكي يتسمى منع خسارة الإشارة الأصلية، يعتمد فارق يبلغ 3 dB أو أكثر كمعيار بين الإشارة المطلوبة والتداخل في هذه الحالة. وعندما تعالج الترددات ذات المسامير الطويلة أثناء وحدات زمنية أطول، فإنها تميل إلى التشتت على نطاق واسع بين طيف الترددات، ويؤدي ذلك أحياناً إلى خسارة الإشارة المطلوبة. وهذا السبب تقسيم الإشارة المستقبلة إلى أجزاء ملائمة ثم تعالج بوسائل مثل تحويل Fourier (في هذه العملية يعتبر 1024 خطأً من خطوط السمت جزءاً واحداً).

2.2 عملية كبت التداخل

فيما يلي إجراءات معينة ينبغي اتباعها في عملية كبت التداخل:

الخطوة 1 : تقسيم الإشارة المستقبلة، بما في ذلك التداخل إلى أجزاء صغيرة إشارة الجزء: S_r = الإشارة المستقبلة بما فيها التداخل، f_r = الإشارة المرجعية للرادارات ذات الفتحة التركيبية (SAR) (القدرة المعدلة بواسطة S_r)

الخطوة 2 : تطبيق تحويل Fourier على كل جزء
الطيف المحول: $F(f_r)$ و $F(S_r)$

الخطوة 3 : مقارنة القدرة في كل خانة تردد

$$\text{مقارنة } |F(f_r)| \text{ و } |F(S_r)|$$

الخطوة 4 : تحديد خانات التردد التي تحتوي على تداخل

$$I = |F(S_r)| - |F(f_r)| \geq 3 \text{ dB}$$

الخطوة 5 : توليد المرشاح

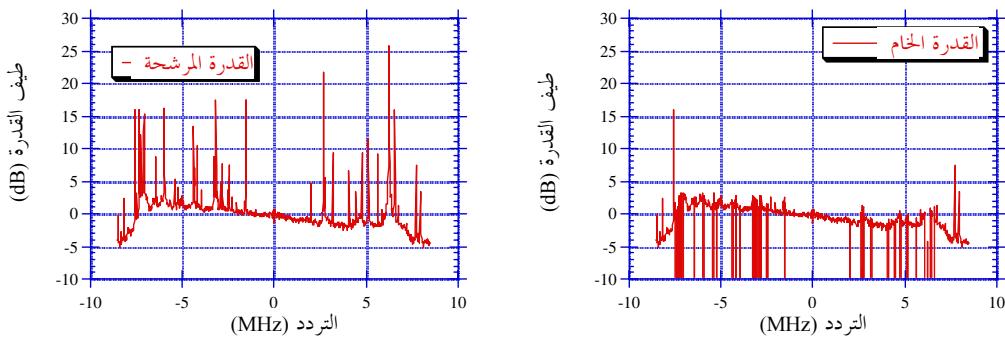
$$A(\omega): I \geq 3 \text{ dB} \rightarrow A(\omega) = 1, I < 3 \text{ dB} \rightarrow A(\omega) = 0$$

الخطوة 6 - تطبيق انضغاط المدى

$$Sc = F^{-1} [\{F(S_r) \times A(\omega)\} \times F(f_r)]$$

الشكل 1

طيف القدرة للإشارة المستقبلة للرادار ذي الفتحة التركيبية بترشيح وبدون ترشيح



ب) طيف القدرة بترشيح

أ) طيف القدرة بدون ترشيح

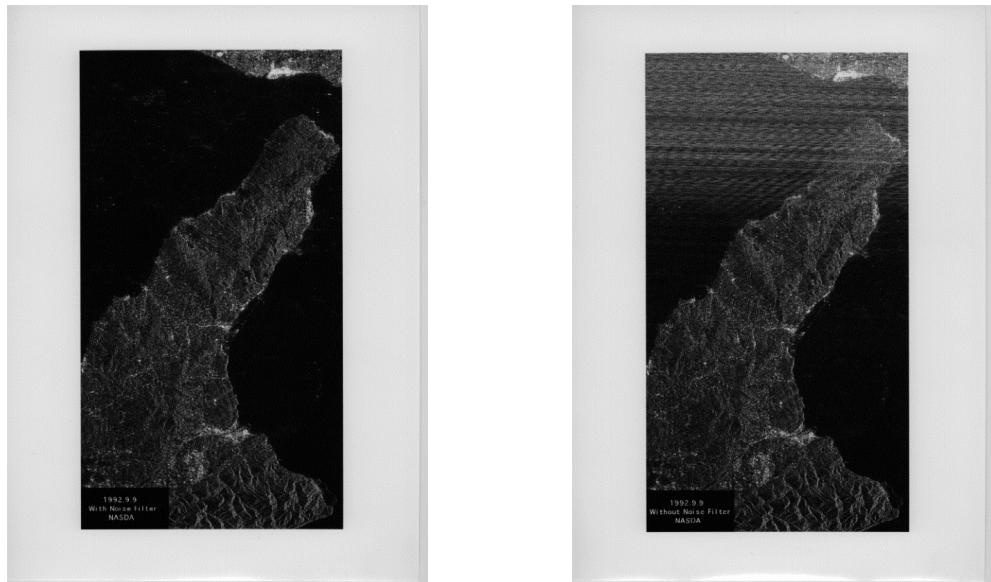
3.2 النتائج

يبين الشكل 2 صورة الخرج بترشيح وبدون ترشيح للإشارة المستقبلة في النقطة (جزيرة أواجي بالقرب من مدينة كوب في اليابان) التي يbedo عندها التداخل الضار الذي يتخذ شكل خطوط لامعة شديداً إلى أبعد حد. ويتبين من مثال صورة SAR المصححة أن بالإمكان استبعاد تداخل التردد الراديوي تقريباً الناتج عن رادار الأرض. ولا ينشأ عن هذه العملية أضرار كبيرة في الصورة. والمدى المقدر نتيجة لهذا التحليل لا يزيد، من حيث الاحتمال، عن التداخل الناتج عن رادارات الأرض القائمة (عما في ذلك ARSR)، حيث لا يؤخذ في الحسبان سوى مصدر واحد من مصادر التداخل. وإذا وجد مستقبلاً أكثر من مصدر للتداخل، لا بدّ أيضاً من مراعاة تشوّه إشارة الخرج الناشئ عن تخفيض الإشارات الأصلية من خلال ترشيح الترددات المختلفة. وفي حالة زيادة عدد أمثلة التداخل، سيكون من الضروري إجراء دراسة إضافية لتقنيات تخفيض التداخل هذه. وبالمثل فإذا تأثر جزء كبير من عرض نطاق SAR، في حالة تداخل التردد الراديوي عريض النطاق، سيكون من الضروري إجراء دراسة إضافية لتقنيات تخفيض التداخل السابق ذكرها.

الشكل 2

صور SAR بترشيح وبدون ترشيح

ملاحظة صياغية: ستحاول أمانة مكتب الاتصالات الراديوية تحسين نوعية الصور التالية في مرحلة لاحقة (قدر المستطاع).



(b) صور SAR بترشيح

(a) صور SAR بدون ترشيح

3 الخلاصة

اتضح نتيجة لإدخال إجراء الترشيح بغية استبعاد ضوضاء التداخل، أن بوسع مستعمل SAR ترشيح أنواع معينة من تداخل التردد الراديوي ضيق النطاق الذي يتعرض له SAR العامل في النطاق MHz 1300-1215. ويشكل تداخل التردد الراديوي ضيق النطاق بعض خانات تردد قليلة داخل عرض نطاق SAR.

وإن ترشيح تداخل التردد الراديوي عريض النطاق من الرادارات مثل الرادارات النبضية العاملة بتشكيل التردد والمتمرة على الأرض، يعتبر أكثر صعوبة، مع ذلك، بالنظر إلى طبيعة النطاق العريض. ويمكن أن يمثل تداخل التردد الراديوي عريض النطاق هذا جزءاً كبيراً من عرض نطاق SAR، بينما يستبعد أيضاً الجزء الأكبر من إشارة SAR مع تداخل التردد الراديوي (RFI).

الملحق 2

الخواص التقنية للمحاسيس النشطة المحمولة على متن مركبة فضائية في النطاق MHz 1300-1215

ترد في الجدول 1 الخواص التقنية للمحاسيس النشطة المحمولة على متن مركبة فضائية في الفضاء في النطاق MHz 1300-1215.

الجدول 1

| SAR 5 | SAR 4 | SAR 3 | SAR 2 | SAR 1 | المعلومات |
|--------------------------------|--------------------------------|--------------------------------|--------------------------------|--------------------------------|---------------------------------|
| 606 | 675 | 570 | 690 | 600 | الارتفاع المداري (km) |
| 97,8 | 98 | 98 | 98 | 97,5 | الميل المداري (بالدرجات) |
| 1 257,5 | 1 258 | 1 275 | 1 270 | 1 257,5 | تردد مركز التردد الراديوي (MHz) |
| 1 000 | 14 000 | 1 200 | 2 000 | 8 000 | ذروة القدرة المشعة (W) |
| HH/VV/HV/VH | H/V | HH | HH/VV | أفقي/عمودي | الاستقطاب |
| زقرقة تشكيل التردد الخطى | تشكيل النبضة |
| 85 | 55 | 15 | 30 | 80-3 | عرض نطاق النبضة (MHz) |
| 20-10 | 40 | 35 | 40-20 | 15-3 | زمن النبضة (μs) |
| 2 718-2 660 | 2 000 | 1 600-1 500 | 4 000-1 500 | 1 700-1 400 | معدل تكرار النبضة (pps) |
| 5,5 | 10> | 5,5 | 5,5 | 5,5 | دورة التشغيل (%) |
| 1 700-850 | 2 200 | 525 | 1 120-280 | 1 200-12 | نسبة انضغاط المدى |
| عاكس | صفييف منفذ على مراحل | صفييف | صفييف منفذ على مراحل | صفييف منفذ على مراحل | نمط الهوائي |
| dB 35,5 | dB 37,5 | dB 33,5 | dB 36,0 | dB 37,0 | كسب ذروة الهوائي |
| 45-20 من الحضيض | 51,8 إلى 13,6 من الحضيض | 35 من الحضيض | 50 إلى 10 من الحضيض | 20 إلى 50 من الحضيض | توجه الهوائي (بالدرجات) |
| (El) 3,1 (Az) 2,0 | (El) 4,84 (Az) 1,14 | (El) 5,6 (Az) 1,05 | (El) 3,42 (Az) 1,35 | (El) 4,3 (Az) 1,1 | عرض نطاق الهوائي (بالدرجات) |
| خطي أفقي/عمودي | استقطاب الهوائي |
| 600 | 600 | 600 | 600 | 800 | درجة حرارة ضوابط النظام (K) |
| مدار 15 | مدار 30 | مدار 30 | مدار 50 | مدار 30 | وقت التشغيل (%) |
| 8-2 | 67-4 | 11 | 50-10 | 130-3 | الوقت الأدنى للتصوير (ثانية) |
| الكتل البرية والمنطقة الساحلية | منطقة الخدمة |
| 60/15 | 30 إلى > 200 | 75 | 350/70 | 900/20 | عرض رقعة الصور (km) |