

الاتحاد الدولي للاتصالات



قطاع الاتصالات الراديوية في الاتحاد الدولي للاتصالات

ITU-R F.1509-2 التوصية
(2013/02)

**الخصائص التقنية والتشغيلية الكافية بتسهيل التقاسم
بين أنظمة الاتصالات من نقطة-إلى-عدة نقاط
للخدمة الثابتة وخدمة ما بين السواتل
في النطاق GHz 27,5-25,25**

السلسلة F

الخدمة الثابتة

تمهيد

يضطلع قطاع الاتصالات الراديوية بدور يتمثل في تأمين الترشيد والإنصاف والفعالية والاقتصاد في استعمال طيف الترددات الراديوية في جميع خدمات الاتصالات الراديوية، بما فيها الخدمات الساتلية، وإجراء دراسات دون تحديد مدى الترددات، تكون أساساً لإعداد التوصيات واعتمادها. ويؤدي قطاع الاتصالات الراديوية وظائفه التنظيمية والسياسية من خلال المؤتمرات العالمية والإقليمية للاتصالات الراديوية وجمعيات الاتصالات الراديوية بمساعدة لجان الدراسات.

سياسة قطاع الاتصالات الراديوية بشأن حقوق الملكية الفكرية (IPR)

يرد وصف للسياسة التي يتبعها قطاع الاتصالات الراديوية فيما يتعلق بحقوق الملكية الفكرية في سياسة البراءات المشتركة بين قطاع تقنيين للاتصالات وقطاع الاتصالات الراديوية والمنظمة الدولية للتوكيد القياسي واللجنة الكهربائية الدولية (ITU-T/ITU-R/ISO/IEC) والمشار إليها في الملحق 1 بالقرار 1 ITU-R. وتعد الاستثمارات التي ينبغي لحاملي البراءات استخدامها لتقدم بيان عن البراءات أو للتصريح عن منح رخص في الموقع الإلكتروني <http://www.itu.int/ITU-R/go/patents/en> حيث يمكن أيضاً الإطلاع على المبادئ التوجيهية الخاصة بتطبيق سياسة البراءات المشتركة وعلى قاعدة بيانات قطاع الاتصالات الراديوية التي تتضمن معلومات عن البراءات.

سلسلة توصيات قطاع الاتصالات الراديوية

(يمكن الإطلاع عليها أيضاً في الموقع الإلكتروني <http://www.itu.int/publ/R-REC/en>)

العنوان	السلسلة
البث الساتلي	BO
التسجيل من أجل الإنتاج والأرشفة والعرض؛ الأفلام التلفزيونية	BR
الخدمة الإذاعية (الصوتية)	BS
الخدمة الإذاعية (التلفزيونية)	BT
الخدمة الثابتة	F
الخدمة المتنقلة وخدمة التحديد الراديوى للموقع وخدمة الهواة والخدمات الساتلية ذات الصلة	M
انتشار الموجات الراديوية	P
علم الفلك الراديوى	RA
أنظمة الاستشعار عن بعد	RS
الخدمة الثابتة الساتلية	S
التطبيقات القضائية والأرصاد الجوية	SA
تقاسم الترددات والتنسيق بين أنظمة الخدمة الثابتة الساتلية والخدمة الثابتة	SF
إدارة الطيف	SM
التجمیع الساتلي للأخبار	SNG
إرسالات الترددات المعيارية وإشارات التوقيت	TF
المفردات والمواضيع ذات الصلة	V

ملاحظة: تمت الموافقة على النسخة الإنكليزية لهذه التوصية الصادرة عن قطاع الاتصالات الراديوية بموجب الإجراء الموضح في القرار 1 ITU-R.

النشر الإلكتروني
جنيف، 2014

* التوصية 2-1509 ITU-R

الخصائص التقنية والتشغيلية الكفيلة بتيسير التقاسم بين أنظمة الاتصالات من نقطة-إلى-عدة نقاط للخدمة الثابتة وخدمة ما بين السواتل في النطاق GHz 27,5-25,25

(المسئلان 118/7 ITU-R و 252/5)

(2001-2009)

مجال التطبيق

تخدم هذه التوصية القيم القصوى لكتافة القدرة المشعة المكافحة المتناحية (e.i.r.p.) في الخطة المركزية للإرسال ومحطات المشترك للإرسال من نقطة-إلى-عدة نقاط من الخدمة الثابتة إلى مدار السواتل المستقرة بالنسبة إلى الأرض بهدف تيسير التقاسم مع خدمة ما بين السواتل في النطاق GHz 27,5-25,25. وتراعي القيمة المرجعية لكتافة القدرة e.i.r.p. في هذه التوصية الحاجة إلى الإرسال على مستوى الحد الأدنى اللازم نظراً للأخذ في الحسبان التحكم الآوتوماتي في قدرة المرسل (ATPC) في محطات الخدمة الثابتة في حال حدوث الهواطل.

إن جمعية الاتصالات الراديوية للاتحاد الدولي للاتصالات،

إذ تضع في اعتبارها

- أ) أن النطاق GHz 27,5-25,25 موزع على الخدمة الثابتة والخدمة المتنقلة وخدمة ما بين السواتل على أساس أولي؛
- ب) أنه من المتوقع، إضافة لأنظمة الخدمة الثابتة من نقطة-إلى-نقطة، تشغيل أنظمة خدمة ثابتة من نقطة-إلى-عدة نقاط في النطاق GHz 27,5-25,25؛
- ج) أن وصلات الاتصالات الراديوية فضاء-فضاء في خدمة ما بين السواتل تستعمل في النطاق GHz 27,5-25,25؛
- د) أن ثمة وصلات فضاء-فضاء قائمة بين سواتل المستعملين في المدار المنخفض وسوائل ترحيل البيانات (DRS) المستقرة بالنسبة إلى الأرض وأن ثمة نظام اتصالات للعمليات القرية (POCS) بين المستعملين قرب محطات المدار المنخفض الفضائية؛
- هـ) أن هذه الوصلات وخاصة منها الوصلات فضاء-فضاء لشبكة ساتل ترحيل بيانات مخصصة للعمل بكمامش تتراوح بين 2 dB و 4 dB؛
- و) أن الوصلات الساتلية حساسة للتداخل الناجم عن إرسالات أنظمة الخدمة الثابتة الواقعة في مجال الرؤية في منطقة جغرافية شاسعة؛
- ز) أن تحديد موقع مدارية معينة وحمايتها بدلاً من القوس المداري ستحدد من العباء المفروض على الخدمة الثابتة لتقاسم النطاق وخاصة بالنسبة إلى تلك المحطات الواقعة على ارتفاع عالٍ،

* أعدت لجنتا الدراسات 7 و 9 لقطاع الاتصالات الراديوية هذه التوصية، أما المراجعة لاحقاً فستجريها لجنتا الدراسات 5 و 7.

وإذ تدرك

- 1 أن معايير حماية وصلات الساتل DRS ترد في التوصية ITU-R SA.609، ومعايير حماية وصلات الساتل POCS ترد في التوصية ITU-R SA.1155؟
- 2 أن عدداً محدوداً من شبكات السواتل DRS، وفقاً للتوصية ITU-R SA.1018، موزع أو قيد التنفيذ في المدار المستقر بالنسبة إلى الأرض في موقع مدارية محددة في التوصية ITU-R SA.1276-3 (انظر الملاحظة 1)؛
- 3 أن التوصية ITU-R F.758 تقدم مجموعة واسعة ومتنوعة من معلمات الأنظمة اللاسلكية الثابتة المعتمدة من خلال أنظمة تمثيلية لمديات تردد محددة،

توصي

- 1 بالنسبة لكل مرسل محطة مركبة لشبكة خدمة ثابتة من نقطة-إلى-عدة نقاط (P-MP FS) تعمل في النطاق GHz 27,5-25,25 (انظر الملحق 1 للحصول على حدود كثافة القدرة e.i.r.p.):
- 1.1 ألا تتجاوز الكثافة الطيفية القدرة e.i.r.p. لإرسال في اتجاه أي موقع مدار ساتلي مستقر بالنسبة إلى الأرض (GSO) محدد في التوصية ITU-R SA.1276 القيم التالية في أي نطاق قدره 1 MHz في زاوية ارتفاع θ فوق المستوى الأفقي المحلي (انظر الملاحظات 1 و 2 و 3):

+8	dBW	for $0^\circ \leq \theta \leq 20^\circ$
+14 - 10 log($\theta/5$)	dBW	for $20^\circ < \theta \leq 90^\circ$

- 2.1 أن لا تتجاوز الكثافة الطيفية للقدرة e.i.r.p. لإرسال ما القيم التالية في أي نطاق قدره 1 MHz في زاوية ارتفاع θ فوق المستوى الأفقي المحلي:

+14	dBW	for $0^\circ \leq \theta \leq 5^\circ$
+14 - 10 log($\theta/5$)	dBW	for $5^\circ < \theta \leq 90^\circ$

- 3.1 بأنه يمكن في حالات التوهين الناجم عن الهواطل بين محطات الإرسال المركزية ومحطات الاستقبال في الخدمة الثابتة، أن تستعمل محطة الإرسال المركزية التحكم الآوتوماتي في قدرة الإرسال (ATPC) من أجل زيادة قدرة إرسالها بمقدار لا يتجاوز التوهين الناجم عن الهواطل، بحيث لا تتعذر الكثافة الطيفية لقدرها e.i.r.p. في اتجاه أي موقع في المدار المستقر إلى الأرض. و محدد في التوصية ITU-R SA.1276 القيمة +17 dBW في أي نطاق قدره 1 MHz؛

- 2 بضرورة أن تتمثل الكثافة الطيفية للقدرة e.i.r.p. لإرسال كل محطة مشتركة في شبكة P-MP FS تعمل في النطاق GHz 27,5-25,25 للبندين 2 و 3 من الفقرة توصي من التوصية ITU-R F.1249؛

- 3 بأن تشكل الملاحظات التالية 1 و 2 و 3 جزءاً من هذه التوصية:

الملاحظة 1 - تحدد التوصية ITU-R SA.1276-3 الواقع المدارية التالية لسوائل ترحيل البيانات المستقرة بالنسبة إلى الأرض: 10,6° شرقاً، 16,4° شرقاً، 16,8° شرقاً، 21,5° شرقاً، 47° شرقاً، 59° شرقاً، 77° شرقاً، 80° شرقاً، 85° شرقاً، 89° شرقاً، 90,75° شرقاً، 95° شرقاً، 113° شرقاً، 121° شرقاً، 133° شرقاً، 160° شرقاً، 171° شرقاً، 176,8° شرقاً، 177,5° شرقاً، 12° غرباً، 16° غرباً، 32° غرباً، 41° غرباً، 44° غرباً، 46° غرباً، 49° غرباً، 62° غرباً، 139° غرباً، 160° غرباً، 170° غرباً، 171° غرباً، 174° غرباً.

عند مراجعة التوصية ITU-R SA.1276 لإضافة الموقع المدارية الجديدة لسوائل ترحيل البيانات (DRS)، يقتصر تطبيق حماية الموقع المدارية الجديدة في مراجعة هذه التوصية على محطات الخدمة الثابتة التي يتم تركيبها بعد تاريخ إنفاذ التوصية المراجعة ITU-R SA.1276.

الملاحظة 2 - ينبغي حساب الكثافة الطيفية للقدرة e.i.r.p. المشعة باتجاه موقع ساتل DRS مستقر بالنسبة للأرض على أنها ناتج جمع الكثافة الطيفية لقدرة الإرسال وكسب المواري شامل الاتجاهات أو المواري القطاعي الموجه إلى الساتل DRS. وفي غياب مخطط إشعاع هوائي المحطة المركزية، ينبغي استعمال مخطط إشعاع المرجعي الوارد في التوصية ITU-R F.1336. كما ينبغي أن تراعي الحسابات آثار الانكسار الجوي والمستوى الأفقي المحلي. ويقدم الملحق 2 طريقة لحساب زوايا الفصل.

الملاحظة 3 - في حالة محطة مركبة تعمل بتشغيل تردد واحد يستعمل أيضاً للإرسال والاستقبال على أساس تقسيم الزمن، يمكن خفض حد الكثافة الطيفية للقدرة e.i.r.p. الواردة في البند 1.1 من توصي لتصبح $dB(1/\delta) \log 7$ حيث يكون عامل الانتشار $(1/\delta) < 0$ النسبة الرمنية التي ترسل خلالها محطة مركبة إشارات إرسال. لكن، ينبغي ألا يتعدى هذا الخفض مقدار 3 dB، حتى عندما تكون القيمة δ ضئيلة.

الملحق 1

تقدير التوزيع المكاني والزمني للتدخل الناجم في أنظمة السواتل DRS والأنظمة POCS عن إرسالات محطات مركبة P-MP للخدمة الثابتة تعمل في النطاق GHz 27,5-25,25

1 مقدمة

يعرض هذا الملحق كيفية تقدير محاكاة حاسوبية للتوزيع المكاني والزمني للتدخل الناجم في سواتل ترحيل البيانات (DRS) الموجودة في موقع مدارية محددة وفي أنظمة اتصالات العمليات الفريدة (POCS) عن إرسالات المحطات المركبة لأنظمة الإرسال من نقطة إلى عدة نقاط في الخدمة الثابتة (P-MP FS) المنتشرة في العالم والعاملة في النطاق GHz 27,5-25,25. غالباً ما تسمى الأنظمة P-MP FS أنظمة الخدمة المحلية للتوزيع متعدد النقاط (LMDS). ويفترض لأغراض هذه الدراسة أن قيمة الذروة للكثافة الطيفية للقدرة e.i.r.p. لكل حزمة في كل محطة مركبة هي $8+dB(W/MHz)$ ويشار إليها في التقرير ITU-R F.2108 كقيمة مفروضة للمحطات المركبة في الأنظمة من نقطة إلى عدة نقاط. ولا تتجاوز محطة إرسال واحدة للأنظمة LMDS تعمل بكثافة طيفية e.i.r.p. قدرها $8+dB(W/MHz)$ مستوى الحماية المحدد في التوصية ITU-R SA.1155، مهما كان موقعها الجغرافي بالنسبة إلى الموقع المداري لساتل DRS. ويجب عدم تجاوز مستوى الحماية البالغ $-148dB(W/MHz)$ خلال أكثر من 0,1% من الدور المداري. غير أن الأثر التراكمي لعدة محطات إرسال من النظام LMDS تستعمل نفس القناة في مركز تجمع سكاني حضري من شأنه أن يسبب في بعض الأوضاع الإحتمالية تداخلات يتتجاوز مستواها المطلوب لحماية السواتل DRS.

وتصف الفقرة 2 الطريقة والفرضيات المستخدمة في تقييم التوزيع المكاني والزمني للتدخلات في السواتل DRS. ويضم هذا الملحق دراستين، الدراسة A والدراسة B، تردادان في الفقرتين 3 و 4 على التوالي. وتفترض الدراسة A كثافة طيفية للقدرة e.i.r.p. قدرها $8+dB(W/MHz)$ بينما تستعمل الدراسة B كثافة طيفية للقدرة e.i.r.p. قدرها $14+dB(W/MHz)$. وتقدم الفقرة 3 التوزيع المكاني للتدخلات في سواتل DRS موجودة في موقع مدارية محددة. كما تبين أن التداخل قد يتتجاوز مقدار $9dB$ مستوى التداخل الموصى به عند إرسال كثافة طيفية للقدرة e.i.r.p. إلى المستوى المحلي الأفقي من منطقة خدمة تضم 29 محطة مركبة تقع على خط البصر من الساتل DRS وتعمل بكثافة قدرها $8+dB(W/MHz)$. وتعرض الفقرة 3 أيضاً نتائج المعاكمة الدينامية التي تتيح تحديد الخصائص الزمنية للتدخلات في ساتل DRS يعمل على تبع ساتل مستعمل في مدار منخفض له الخصائص المدارية للمحطة الفضائية الدولية. ويبدو أن فترة التدخلات قد تكون في لحظة من الزمن أعلى من 0,1% من الدور المداري لساتل المستعمل وذلك عندما يقع ساتل المستعمل على نفس خط مراكز التجمعات السكنية الحضرية التي تظهر على حافة الأرض أو بقربها وذلك بسبب العدد القليل للمداريات التي تحتوي على عقدة صاعدة. وتعرض الفقرة 4 نتائج الدراسة B. وتصف الفقرة 5 طريقة بسيطة لتطبيق نتائج هذه الدراسة في نشر الأنظمة LMDS باستعمال حالياً أصغر. أما الفقرة 6 فتناولت بالدراسة التداخلات في الأنظمة POCS. وتبين أن التداخل التراكمي الناجم عن المحطات المركبة لأنظمة LMDS في هوائيات مستقبلات النظام POCS أقل بكثير، وبصورة دائمة، من معيار الحماية البالغ $-147dB(W/MHz)$ ، وذلك بافتراض كثافة طيفية للقدرة e.i.r.p. قدرها $14+dB(W/MHz)$. وتقدم

الفقرة 7 الاستنتاجات التي توصلت إليها الدراسة وتقترح الخصائص التي من شأنها تسهيل التقاسم بين أنظمة الخدمات العالمية الفضائية وأنظمة خدمة ما بين السواتل والأنظمة P-MP FS.

2 الطريقة

استخدمت عمليات محاكاة حاسوبية لتقدير التوزيع المكاني والزمني للتداخل الناجم في السواتل DRS عن إرسالات عدد كبير محتمل لأنظمة P-MP FS ذات كثافة عالية تعمل في النطاق 25,25-27,5 GHz. وينطوي النهج الأساسي المستخدم في المحاكاة على نشر عدد من المحطات المركزية للنظام LMDS في مراكز تجمع سكاني حضري ثم تحديد مكان وזמן التداخل الناجم عن هذا الانتشار. ومن أجل تحديد التوزيع المكاني يحسب التداخل التراكمي الحاصل في سائل DRS في موقع مداري معين كلما جرى مسح بالتمايل وبالتمرور هوائي الاستقبال مرتفع الكسب للسوائل DRS. ويرد هذا النهج في الفقرة 1.2. ويرد وصف النهج المستخدم في تحديد خصائص التداخل الزمنية في الفقرة 2.2. وفي الحالتين تأخذ عملية المحاكاة في الحسبان الكثافة الطيفية للقدرة e.i.r.p وكمية إرسال النظام LMDS المتوجهة نحو السائل DRS؛ والامتصاص الجوي؛ وخسارة المسير؛ وكسب هوائي استقبال السائل DRS المتوجهة نحو محطة النظام LMDS المسبب للتداخل.

1.2 التوزيع المكاني

يفترض نشر محطات النظام LMDS في تشكيلات خلوية في تجمعات سكانية حضرية من أجل توفير خدمات اتصالات رقمية إذاعية أو تفاعلية بمعدل متوسط أو عال إلى الشركات والدوائر الحكومية والأفراد. وتشمل هذه الخدمات النفاذ إلى الإنترنت والمهاتفة والبيانات والفيديو على سبيل المثال. ويفترض لأغراض هذه الدراسة أن الإرسالات المترادفة في نفس القناة والواردة من منطقة خدمة النظام LMDS في منطقة الخدمة. كما يفترض أن هوائي إرسال واحد يتبع تمثيلاً مقبولاً لتوزيع الكثافة الطيفية للقدرة e.i.r.p. المشعة فوق المستوى الأفقي المحلي.

وقد افترض في عمليات المعاكسة هذه لكل محطة مركبة كثافة طيفية للقدرة e.i.r.p قدرها $8+1 \text{ dB(W/MHz)}$ وأن الانبعاثات المترادفة في النظام LMDS الناجمة عن منطقة خدمة معينة للنظام تتناسب طرداً مع عدد المحطات المركزية الموجودة في مركز التجمع السكاني الحضري.

وفيمما يلي النموذج الخاص المستخدم في المعاكسة. ويمكن التعبير عن القدرة الواردة في محطة إرسال بعيدة على النحو التالي:

$$(1) \quad P_r = \frac{P_t G_t G_r}{l_1 l_2 l_3}$$

حيث:

P_r : هي الكثافة الطيفية للقدرة الواردة في خرج هوائي في نطاق تردد معين (تعتبر لأغراض هذه الدراسة، أنها كثافة طيفية للقدرة (W/MHz))

P_t : القدرة المرسلة عند دخول الهوائي في نطاق تردد محدد للقدرة الواردة (تعتبر لأغراض هذه الدراسة بأنها كثافة طيفية (W/MHz))

G_t : كسب هوائي لإرسال في اتجاه محطة الاستقبال نسبةً إلى مصدر مشع متباين (رقمي)

G_r : كسب هوائي الاستقبال في اتجاه محطة الإرسال نسبةً إلى مصدر مشع متباين (رقمي)

l_1 : خسارة الانتشار في الفضاء الحر (رقمي)

l_2 : خسارة، غير الخسارة l_1 ، ناجمة عن عدة آثار جوية ثابتة أو مرتبطة بالوقت (رقمي)

¹ يفترض في هذه الدراسة أن حزمة المخطة المركزية تشع قيمة ذروة قدرها $8+1 \text{ dB(W/MHz)}$ في زاوية ارتفاع 0° وفي جميع الاتجاهات السمت اعتباراً من المخطة المركزية. ويفترض أيضاً أن قطاعات الهوائي المجاورة تعمل بالتردد ذاته مع استقطابات خطوط مستقيمة متعدمة.

I_3 : خسارة ناجمة عن افتراق الاستقطاب (رقمي) تكون متساوية للوحدة إذا كان هوائي الإرسال والاستقبال متحدد الاستقطاب.²

ويعبر عن خسارة الانتشار في الفضاء الحر في الصيغة التالية:

$$(2) \quad I_1 = \left(\frac{4\pi d}{\lambda} \right)^2$$

حيث:

d : المسافة (m) بين محطة الإرسال ومحطة الاستقبال

λ : طول الموجة (m).

وتشير محطات الإرسال العاملة بنفس التردد وصلة راديوية مع المستقبل. والقدرة الواردة من كل وصلة من هذه الوصلات (n) التي يفترض أن تبث إشارات غير متراقبة، تجمع لتشكل قدرة تراكمية واردة يعبر عنها في المعادلة:

$$(3) \quad P_r = \sum_{i=1}^n \frac{P_{ti} G_{ti} G_{ri}}{l_{1i} l_{2i} l_{3i}}$$

حيث طرقاً المعادلة هما القيمتان المحددتان أعلاه من خلال جمع الدليل i الذي يدل على كل وصلة.

والتدخل التراكمي هو مجموع التداخلات التي تسببها كل محطة إرسال. ويتوقف التداخل الناجم عن كل محطة إرسال بصورة رئيسية على كسب هوائي الإرسال والاستقبال وعلى زاوية خارج محور هذين الهوائيين.

ومن أجل تسريع الحساب وعلماً بأن بعض الأطراف ثابتة عملياً في نفس منطقة الانتشار، يمكن صياغة المعادلة (3) على النحو التالي:

$$(4) \quad P_r = \sum_{i=1}^m \frac{G_{ti} G_{ri} \sum_{j=1}^q P_{tij}}{l_{1i} l_{2i} l_{3i}}$$

حيث:

q : عدد المحطات المركزية في منطقة انتشار ما

m : عدد مناطق الانتشار.

وقد بينت دراسات لاحقة أن الخطأ الذي نجم عن تبسيط المعادلة (4) فيما يتعلق بسيناريوهات المحاكاة، يقل عن 1 dB.

ويفترض أن انتشار الأنظمة LMDS يقابل 431 مركز تجمع سكاني حضري من 750 000 نسمة في عام 2015 حسب تقديرات الأمم المتحدة (انظر المدن الكبرى، 1950-2015 [مراجعة عام 1996)، شعبة السكان للأمم المتحدة، نيويورك، الولايات المتحدة الأمريكية، 1996، (متاح على قرص مرن)).

وفيمالي العلاقة التجريبية التي تعطي نصف قطر R_P (km) منطقة دائيرة مكافئة تضم مجموع عدد سكان P :

$$(5) \quad R_P = \alpha \times P^\beta$$

² يفترض أن I_3 تساوي 2، إذا كانت الخزم الرئيسية لهوائي الإرسال ذات الاستقطاب الخطى (الاستعمال الشائع في الخدمة الثابتة) وهوائيات الاستقبال المستقطبة دائرياً في السائل متراصفة.

وأعطت القيمتان $\alpha = 0,0155$ و $\beta = 0,44$ في الولايات المتحدة الأمريكية نتائج مرضية. كما أن القيمتين $\alpha = 0,035$ و $\beta = 0,44$ أتاها تقديراً جيداً في مناطق أخرى من العالم.

وقد استعملت المعادلة (5) لتقدير عدد المحطات المركزية اللازمة لخدمة منطقة تضم جميع سكان مدينة كبيرة. وبافتراض أن كل محطة مركزية تغطي منطقة دائرة نصف قطرها R_h , يكون عدد المحطات المركزية (N) هو:

$$(6) \quad N = \text{Int} \left(\eta \left(\frac{R_p}{R_h} \right)^2 + 0,5 \right)$$

حيث:

N : عدد المحطات المركزية لنصف القطر المفترض للخلية

$\text{Int}()$: القيمة الصحيحة للزاوية

R_p : نصف قطر مكافئ لمنطقة المدينة (km)

R_h : نصف قطر خلية نمطية من النظام (km) LMDS

η : معامل الانتشار ($0 \leq \eta \leq 1$).

وافتراض في عمليات المحاكاة أن نصف قطر الخلية يساوي 5 km ومعامل الانتشار 0,30. وتراعي قيمة معامل الانتشار هذه العوامل الاقتصادية والديمغرافية والجغرافية، وقد تعتمد بعض الإدارات سياسة عدم استعمال أنظمة الخدمة الثابتة من نقطة إلى عدة نقاط (P-MP FS) للنطاق المعنى. وتبين بعض الحسابات التي أجريت استناداً إلى قاعدة بيانات الأمم المتحدة بشأن عدد السكان وإلى المعادلين (5) و(6) أن أكبر عدد محطات مركزية هو في نيويورك (35 محطة)، الولايات المتحدة الأمريكية، وفي طوكيو (11 محطة)، اليابان. ويتجزء عن استعمال الطريقة ما مجموعه 944 محطة مركزية تشتهر بنفس التردد منتشرة في أرجاء العالم. ويجدر بالذكر أن الانتشار على الصعيد العالمي الوارد في هذا الملحق يقتصر على المحطات المركزية التي تعمل بنفس التردد.

ويستند نموذج الإشعاع المرجعي لهوائيات المحطات المركزية إلى التوصية ITU-R F.1336. وينتج النموذج شامل الاتجاهات عن استعمال أربعة هوائيات قطاعية كسب كل منها 15 dBi وفتحة حزمه 3° بزاوية 90° في المستوى الأفقي. كما افترض تميز استقطاب قدره 3 dB لمرااعة اقتران محاور تسديد هوائي الإرسال ذي الاستقطاب الخططي للمحطة المركزية من جهة وهوائي الاستقبال ذي الاستقطاب الدائرة للساتل DRS من جهة أخرى. ويطابق مخطط الإشعاع المرجعي لهوائي الإرسال، إذا ما أُسقطت زوايا الميل نحو الأسفل من الحساب، المخطط التالي في المستوى الشاقولي:

$$(7a) \quad G(\theta) = G_0 - 12 \left(\frac{\theta}{\varphi_3} \right)^2 \quad \text{for } |\theta| \leq \varphi_3$$

$$(7b) \quad G(\theta) = G_0 - 12 - 10 \log \left(\frac{\theta}{\varphi_3} \right) \quad \text{for } |\theta| > \varphi_3$$

حيث:

$G(\theta)$: الكسب نسبة إلى هوائي متناه (dBi)

G_0 : أقصى كسب في المستوى الأفقي (dBi)

θ : زاوية الارتفاع مقيسة في المستوى الشاقولي (بالدرجات)

φ_3 : فتحة الحزمة عند 3 dB في المستوى الشاقولي (بالدرجات).

$$(7c) \quad \varphi_3 = \frac{31000 \times 10^{-0,1G_0}}{90}$$

وقد روّعي الامتصاص الجوي طوال المسار LMDS-DRS باتباع الصيغة المبنية أدناه والتي تطبق على نطاق الترددات GHz 27,5 طبقاً للتوصية ITU-R F.1404

$$(8a) \quad A_{LowLat} = 22,73 / \left[1 + 0,9463 \theta + 0,03455 \theta^2 + h(0,3232 + 0,4519 \theta) + h^2(0,2486 + 0,1317 \theta) \right]$$

$$(8b) \quad A_{MidLat} = 11,96 / \left[1 + 0,8121 \theta + 0,03055 \theta^2 + h(0,2619 + 0,4728 \theta) + 1409 h^2 \right]$$

$$(8c) \quad A_{HiLat} = 8,77 / \left[1 + 0,8259 \theta + h(0,2163 + 0,3037 \theta) + 0,1067 h \right]$$

حيث:

A_{LowLat} : هو الامتصاص الجوي في مناطق خطوط العرض المنخفضة (بين $22,5^\circ \pm$ dB)

A_{MidLat} : الامتصاص الجوي في مناطق خطوط العرض المتوسطة (بين $22,5^\circ$ و 45° dB)

A_{HiLat} : الامتصاص الجوي في مناطق خطوط العرض المرتفعة (أعلى من 45° dB)

θ : زاوية الارتفاع (بالدرجات)، $0^\circ \leq \theta \leq 90^\circ$

h : ارتفاع هوائي لإرسال عن سطح البحر (km)، $h \geq 3\text{ km}$

ويفترض أن هوائي الإرسال في كل محطة في النظام LMDS تقع على ارتفاع km 0,50 فوق سطح البحر.

وتستعمل السواتل DRS هوائيات إرسال توجيهية بكسب مرتفع تتيح تتبع سواتل المستعملين في المدار المنخفض. والمتغيرات المستقلة فيما يتعلق بدراسة المكان هي: الموقع المداري للساتل DRS المستقر بالنسبة إلى الأرض (يفترض أن الميل المداري معادلاً) وزوايا التمایل والتتمور للهوائيات التوجيهية. وتحدد زاوية التمایل والتتمور في نظام إحداثيات كروية مركزها الساتل DRS. ومحور السينات متوجه نحو الأرض ومحور العينات متوجه سرعة الساتل وتحور الصادات مواز لمحور دوران الأرض. واستناداً إلى تحديد نظام الإحداثيات المحلية على هذا النحو يسمى الدوران حول محور السينات تعرجاً والدوران حول محور العينات تمایلاً والدوران حول محور الصادات تتموراً.

ويتحدد التوزيع المكاني للتدخل من خلال مسح هوائي استقبال الساتل DRS بالتمایل والتتمور وبزيادة 0,2% كل مرة. وفي كل موقع تسديد هوائي الساتل DRS يُحسب التدخل التراكمي الناجم عن إرسالات كل محطة في النظام LMDS تقع على خط البصر مع الساتل DRS مع الأخذ بالاعتبار لزاوية ارتفاع الساتل DRS والكثافة الطيفية للقدرة e.i.r.p. لإرسالات النظام LMDS في اتجاه الساتل DRS والامتصاص الجوي والمدى وكسب هوائي استقبال الساتل DRS المتوجه نحو المخطة LMDS. وقد افترض أن كسب هوائي استقبال الساتل DRS يساوي 58 dBi في محور التسديد وأن مخطط الإشعاع هو مخطط الإشعاع المرجعي الوارد في التوصية ITU-R S.672 في هوائي تناطيقي دائري مستوى فصه الجانبي الأول يعادل -20 dB.

$$(9a) \quad G(\varphi) = G_0 - 12 \left(\frac{\varphi}{\varphi_3} \right)^2 \quad \text{for } 0 \leq \varphi \leq 1,29 \varphi_3$$

$$(9b) \quad G(\varphi) = G_0 - 20 \quad \text{for } 1,29 \varphi_3 < \varphi \leq 3,16 \varphi_3$$

$$(9c) \quad G(\varphi) = G_0 - 20 - 25 \log \left(\frac{\varphi}{3,16 \varphi_3} \right) \quad \text{for } 3,16 \varphi_3 < \varphi \text{ and } G(\varphi) \geq 0$$

$$(9d) \quad G(\varphi) = 0 \quad \text{otherwise}$$

حيث:

G_0 : أقصى كسب في المحور (dBi)

$G(\varphi)$: الكسب خارج المحور

φ : زاوية انحراف عن المحور (بالدرجات)

φ_3 : فتحة الحزمة عند 3 dB (بالدرجات).

$$(9e) \quad \varphi_3 = \sqrt{27000 \times 10^{-0.1G_0}}$$

2.2 التوزيع الزمني

تتحدد الخصائص الزمنية للتدخل الناتج في نظام استقبال الساتل DRS عن طريق عملية محاكاة حاسوبية أيضاً لكن تستعمل في هذه الحالة المحاكاة الدينامية. أما الخصائص التقنية والتتشغيلية للمحطات المركزية للنظام LMDS ونشرها المفترض فهي على النحو الوارد في الفقرة 1.2. ويفترض أن يكون الساتل DRS المزود بخصائص نظام الاستقبال على النحو المذكور في الفقرة 1.2 في موقع مداري معين مستقر بالنسبة إلى الأرض وأن يتبع ساتلاً في مدار منخفض يرسل في اتجاه DRS. ويدور ساتل المدار المنخفض في مدار على ارتفاع km 400 وبزاوية ميل قدرها 51,6° نسبة إلى خط الاستواء (خصائص مدارية نظرية للمحطة الفضائية الدولية). كما ترد أيضاً حالة مدار ساتل لمراقبة الأرض (EOS) على ارتفاع km 800 وبزاوية ميل قدرها 98,6° في الفقرة 4. ويتوقع أن يتبع هوائي استقبال الساتل DRS دون خطأ الساتل في المدار المنخفض بخطى تدرج بزيادة قدرها ثانية واحدة في المدار. وفي كل موقع على طول المدار، يتحدد التدخل الناجم في نظام استقبال الساتل DRS عن إرسالات متراكمة للمحطات المركزية للنظام LMDS الواقعة في مجال الرؤية من أجل كل دورة مدارية في فترة مدتها 10 أيام. ويعرف الدور المداري بأنه الزمن المنقضي بين مرورين متsequين في المستوى الاستوائي بالاتجاه جنوب-إلى-شمال.

3 نتائج للدراسة A

يبين الشكل 1 التوزيع العالمي لمناطق الانتشار وعدها 431 منطقة. وتعرض الفقرة 1.3 نتائج التوزيع المكاني الناتج لمجموعتين من الواقع المدارية للسوائل DRS. أما الخصائص الزمنية للتدخلات فتفرد في الفقرة 2.3.

الشكل 1

الموقع المفترضة للأنظمة LMDS



F.1509-01

1.3 التوزيعات المكانية

تم تعين مجموعتين، تضم الأولى منها الموقع المدارية للسوائل DRS التي تشغله الولايات المتحدة الأمريكية. ويتحدد التوزيع المكاني للتداخل في السوائل DRS الموجودة في هذه الموقع المدارية من خلال زيادات لزوايا التمايل والتumor قدر الواحدة منها 0,2°. أما الجموعة الثانية فتضم جميع الموقع المدارية للسوائل DRS المذكورة في التوصية ITU-R SA.1276 باعتبارها موقع مدارية يجب حمايتها من إرسالات أنظمة الخدمة الثابتة.

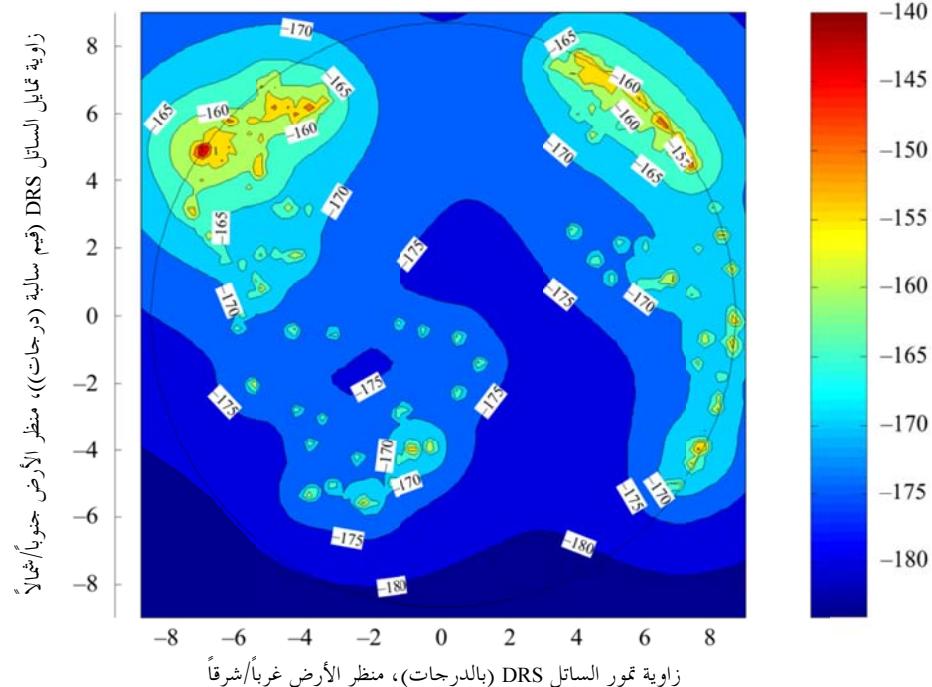
1.3.1 سواتل DRS في الواقع المدارية 41° غرباً و 174° غرباً و 85° شرقاً خط الطول

يبين الشكل 2 مخطط محيط التوزيع المكاني للتداخلات في السوائل DRS المستقرة بالنسبة إلى الأرض والواقعة على خط الطول 41° غرباً. ويستند المخطط إلى كثافة طيفية للقدرة $e.i.r.p.$ قدرها $8+dB(W/MHz)$ في المستوى الأفقي الخلوي لكل محطة مركبة للنظام LMDS واقعة في خط البصر مع السائل DRS. وتفضي زيادة الكثافة الطيفية للقدرة $e.i.r.p.$ بمقدار 1 dB في سائر الحطات المركزية للنظام LMDS إلى زيادة في التداخلات في السائل DRS قدرها 1 dB. ويبلغ التداخل مستواه الأقصى وهو $-139dB(W/MHz)$ عندما تصل زوايا تسديد هوائي السائل DRS إلى 5° في عمليات المسح بالتمايل و-7,2° في عمليات المسح بالتumor، ويبلغ مستواه الأدنى، وهو $-180dB(W/MHz)$ ، عندما يسد هوائي استقبال السائل DRS باتجاه القطب الجنوبي. وهذا المستويان أعلى بمقدار 9 dB أو أدنى بمقدار 32 dB من مستوى الحماية المحددة في التوصية ITU-R SA.1155. وبافتراض أن الكثافة الطيفية للقدرة $e.i.r.p.$ في جميع الحطات المركزية تبلغ $8+dB(W/MHz)$ فإن التداخل في السائل DRS سيحصل أولاً عند تبع سواتل المدار المنخفض قرب حافة الأرض عند النصف الشمالي للكرة الأرضية. ويجدر بالذكر أن المنطقة التي يتم فيها تجاوز مستوى حماية السواتل DRS صغيرة نسبياً وأن معظم موقع المسح تقتيد بهذا المستوى.

الشكل 2

التوزيع المكاني للتداخل (dB) في ساتل DRS واقع على خط الطول 41° غرباً بافتراض 944 محطة مركبة تعمل بقدرة قدرها $8+ \text{dB}(\text{W/MHz})$ تنتج عن 431 مدينة في العالم. مثل الدائرة الكبرى الأرض. يلاحظ أن مستويات التداخل أعلى من مستوى حالية السواتل DRS في منطقتين في أمريكا الشمالية ومنطقة واحدة في أوروبا

ساتل DRS يقع على الخط 41° غرباً يمسح الأرض باستبانة قدرها $0,2^{\circ}$

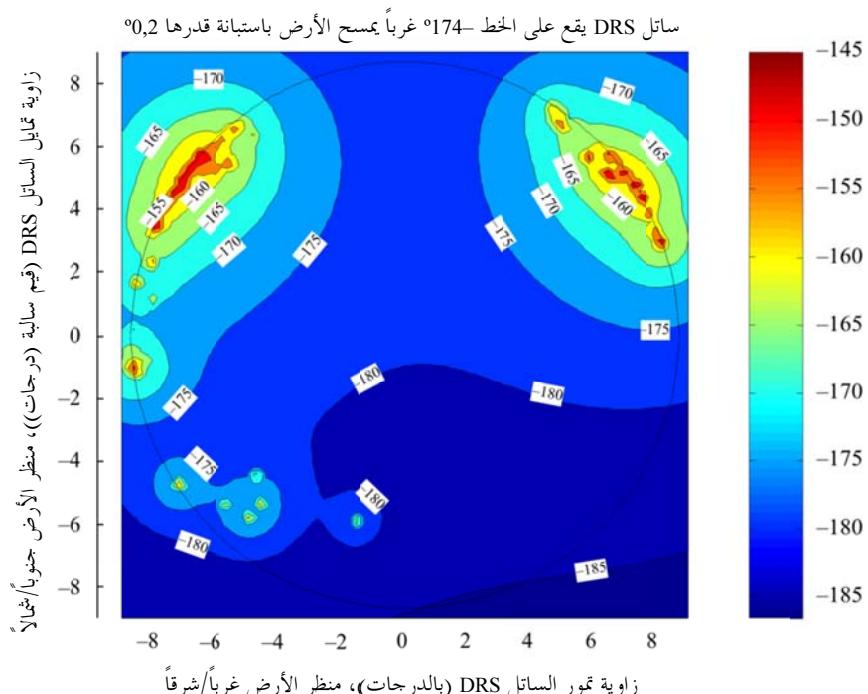


F.1509-02

ويبين الشكلان 3 و4 التوزيع المكاني للتداخل الحاصل في الموقع المداري للسوائل DRS في خط الطول 174° غرباً و 85° شرقاً على التوالي. وهي نتائج مماثلة لنتائج خط الطول 41° غرباً. وتبلغ ذروة إجمالي التداخل في الموقع المداري للسوائل DRS خط الطول 174° غرباً مقدار $-144,9 \text{ dB}(\text{W/MHz})$ و في الموقع المداري خط الطول 85° شرقاً مقدار $-146,0 \text{ dB}(\text{W/MHz})$. وعلى نفس النحو الذي تم في حالة الموقع المداري DRS خط الطول 41° غرباً، فإن أعلى مستويات تداخل تحدث عند تسليمي هوائي إرسال الساتل DRS باتجاه مراكز التجمعات السكانية الحضرية التي تظهر على حافة الأرض أو بقربها.

الشكل 3

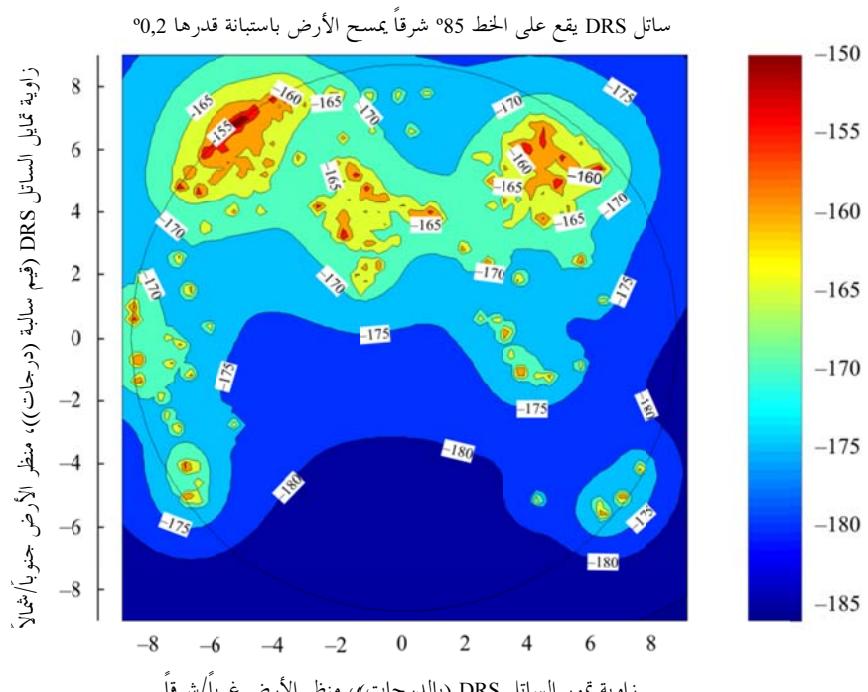
التوزيع المكاني للتداخل (dB(W/MHz)) في ساتل DRS واقع على خط الطول 174° غرباً
بافتراض 944 محطة مركبة تعمل بقدرة e.i.r.p 8+ dB(W/MHz) في 431 مدينة في العالم
وتحل الدائرة الكبرى الأرض



F.1509-03

الشكل 4

مثال للتداخل (dB(W/MHz)) في ساتل DRS واقع على خط الطول 85° شرقاً
بافتراض 944 محطة مركبة تعمل بقدرة قدرها 8+ dB(W/MHz) من 431 مدينة في العالم.
وتحل الدائرة الكبرى الأرض



F.1509-04

2.1.3 الواقع المداري للسوائل DRS الواردة في التوصية ITU-R SA.1276

تعدد التوصية ITU-R SA.1276 23 موقعًا مدارياً للسوائل DRS يتعين حمايتها قدر الإمكان (التوصية 1249 ITU-R F.1249) من التداخل الذي تسببه أنظمة الخدمة الثابتة العاملة في النطاق GHz 27,5-25,25 والذى يتجاوز مستوى الحماية المطلوب للسوائل DRS. ويقدم الجدول 1 أعلى مستويات للتداخل تحت عن عمليات المحاكاة التي أجريت لكل من الواقع المداري المحدد في التوصية ITU-R SA.1276. أما استبانة المسح المستعملة لرواية التمايل والتumor فهي 0,2°. وبين الجدول 1 أيضاً أن تغير مستويات تداخل الذروة المقى بالانحراف العادي هو أقل من 4 dB في سائر الواقع المداري، مما يدل على أن التغير في تداخل الذروة من موقع مداري إلى آخر ضئيل نسبياً.

ويبين الجدول 1 مستويات تداخل الذروة الوارد في اتجاه المسح وإجمالي تداخل الذروة لكل موقع مداري للسوائل. ويبلغ متوسط إجمالي تداخل الذروة 144,3 dB(W/MHz). وقد بلغ أقصى إجمالي تداخل في أي موقع مداري وفي أي اتجاه مسح 139 dB(W/MHz). ويشير الجدول أيضًا إلى التداخل الوارد من منطقة الانتشار والذي يساهم بدرجة كبيرة في إجمالي تداخل الذروة.

ويبين عمليات المحاكاة أن تداخل الذروة الناجم عن أنظمة LMDS منتشرة في منطقة شاسعة أعلى بقدر 3 dB من التداخل الذي تسببه منطقة انتشار واحدة. ويقدم الجدول 1 أيضًا عامل الكسب التراكمي المعروف هنا بوصفه الاختلاف بين إجمالي تداخل الذروة والتداخل الناجم عن المصدر الرئيسي المسبب للتداخل ويقدر بالوحدات dB. ومتوسط قيمة هذا الكسب 2,5 dB. وتنظر المحاكاة أن إجمالي تداخل الذروة التراكمي لا يتجاوز وسطياً 2,5 dB من التداخل الناجم عن مركز تجمع سكاني حضري يساهم بدرجة كبيرة في التداخل. ويمكن الخلوص إلى أنه يمكن استعمال القدرة e.i.r.p. المتراكمة الناجمة عن مركز تجمع سكاني حضري، أي مجموع القدرات e.i.r.p. الناتجة من المحطات المركزية المختلفة باتجاه موقع مداري سائل DRS معين، من أجل التنبؤ بتداخل الذروة الذي قد يحدث في أكثر مواقع السوائل DRS من خلال إضافة 2,5 dB إلى القدرة e.i.r.p. التراكمية لهذا المركز الحضري.

واستناداً إلى الجدول 1، فإن متوسط زاوية الارتفاع باتجاه السائل الذي يعني من المصدر الرئيسي للتداخل هو حوالي 7°. ولم يكن تداخل الذروة ناجحاً في أي حال من الأحوال عن منطقة انتشار ذات زاوية ارتفاع أقل من 1,5°.

ويمكن أيضًا استناداً إلى الجدول 1 استنتاج أنه بالإمكان في حال تسبب هوائي إرسال المحطة المركزية LMDS لخسارة إضافية في زوايا الارتفاع فوق 5° تقريبًا، الحد من إجمالي التداخل الحاصل في عدة مواقع مدارية بحوالي قيمة تعادل خسارة الهوائي الإضافية. لذا فإن تحديد شكل هوائي إرسال النظام LMDS في مستوى الارتفاع قد يكون نجاحاً مفيداً في بعض مناطق الانتشار من أجل تقليل التداخل باتجاه موقع مدارية محددة للسوائل DRS.

كما يشتمل الجدول 1 على مناطق المناخ المطري وفقاً لتحديدها في التوصية ITU-R P.837 للمصدر الرئيسي للتداخل. وتتوقف قدرة تشغيل محطة مركبة عادة على أغراض تيسير الوصلة وبعد الوصلة عن منطقة المناخ المطري التي يوجد فيها النظام. وتحتوي التوصية ITU-R F.758 على ملاحظات خاصة بالتجهيزات في النطاق GHz 27,5-25,25. وتشير الملاحظة 8 من الجدول 17 في هذه التوصية إلى أن الأنظمة العاملة على بعد 5 km وبكثافة طيفية للقدرة e.i.r.p. قدرها 8+ dB(W/MHz) لكل محطة مرکزية تتيح قدرة هامش وصلة قدرها 37 dB. ويبين التوصية ITU-R F.755 وخصوصاً الجدول 8 منها أن هامش وصلة قدره 37 dB على مسافة 5 km كاف لتوفير تيسير وصلة بقدر 0,9999 في منطقة المناخ المطري K. وهامش وصلة قدره 37 dB غير كاف لتوفير تيسير وصلة بقدر 0,9999 في مناطق الأمطار التي يفوق معدل الأمطار فيها المعدل المعروف في منطقة الأمطار K. ويمكن وبالتالي الاستنتاج مؤقتاً أن الأنظمة LMDS الواقعة في مناطق المناخ المطري التي يكون معدل الهواطل فيها أقل منه في المنطقة K قادرة على العمل على مسافة 5 km بنسبة قدرة e.i.r.p. للمحطة المركزية أقل من 8 dB(W/MHz) ويمكن الحد من التداخل الذي تسببه في السوائل DRS. ويمكن أيضاً استنتاج أن الأنظمة في مناطق الأمطار التي تميز بمعدل مطر أعلى من المعدل المسجل في المنطقة K قد تخضع لقيود التشغيل فيما يخص بعض الانتشارات إذا اقتصرت كثافة القدرة e.i.r.p. الناتجة عن المحطة المركزية على 8 dB(W/MHz) بمقدار تيسير التقاسم مع السوائل DRS.

الجدول 1

عرض موجز لتدخل الذروة في منطقة خط البصر للسوائل DRS الموجودة في الموقع المدارية المحددة في التوصية ITU-R SA.1279 بافتراض 944 محطة مركزية تعمل بقدرة قدرها 8+ dB(W/MHz) في 431 مدينة في العالم

الموقع المداري للسوائل، خط الطول شرقاً (بالدرجات)	مصدر رئيسي للتدخل، خط العرض شمالاً (بالدرجات)	مصدر رئيسي للتدخل، خط العرض شمالاً (بالدرجات)	محطات مركبة تعتبر مصدراً رئيسياً للتدخل، خط العرض شمالاً (بالدرجات)	e.i.r.p في منطقة مصدر رئيسى للتدخل، واتجاه DRS يشع باتجاه الساقط مناخ مطري	القدرة e.i.r.p في منطقة مصدر رئيسى للتدخل، واتجاه DRS يشع باتجاه الساقط مناخ مطري	زاوية ارتفاع مسجلة بين المصدر الرئيسي للتدخل واتجاه DRS الساقط (بالدرجات)	التدخلات الناجمة عن مصدر الصدر الرئيسي للتدخل (dB(W/MHz))	إجمالي ذروة التدخل عند تسليد الساقط (DRS) بالاتجاه (dB(W/MHz))	الكسب التراكمي (dB)
174-	32,833	96,833-	M 10	17,7	2,4	144,3-	144,6-	0,3	
171-	32,833	96,833-	M 10	16,8	4,8	142,8-	143,0-	0,2	
170-	39,133	117,200	H 5	13,8	4,8	142,0-	146,0-	4,0	
160-	41,830	87,750-	K 16	18,9	4,6	141,1-	143,1-	2,0	
139-	40,750	74,000-	K 35	17,9	10,2	140,9-	143,1-	2,2	
62-	51,467	6,983	E 3	11,7	4,4	142,7-	148,3-	5,6	
49-	34,000	118,167-	E 29	18,6	8,6	139,3-	140,2-	0,9	
46-	34,000	118,167-	E 29	20,6	6,2	139,0-	140,3-	1,3	
44-	34,000	118,167-	E 29	21,5	4,6	139,3-	140,2-	0,9	
41-	34,000	118,167-	E 29	22,4	2,2	139,0-	140,3-	1,3	
32-	40,750	74,000-	K 35	13,0	26,5	145,4-	145,7-	0,3	
16-	42,330	83,080-	K 10	14,4	8,2	140,8-	145,7-	4,9	
16,4	23,700	90,367	N 7	14,4	6,1	145,0-	146,6-	1,6	
21,5	23,700	90,367	N 7	10,2	10,8	147,7-	149,3-	1,6	
47	31,250	121,500	M 7	15,3	4,7	143,4-	145,6-	2,2	
59	34,400	135,270	M 4	13,6	2,9	145,6-	151,1-	5,5	
85	48,130	16,220	K 1	6,4	5,5	146,7-	153,9-	7,3	
90	52,250	18,983	H 2	10,3	3,6	147,8-	150,2-	2,4	
95	41,033	28,950	K 5	10,3	9,3	149,3-	151,6-	2,3	
113	36,200	44,017	K 2	8,3	2,1	150,1-	154,9-	4,8	
121	36,200	44,017	K 2	10,8	1,5	148,4-	151,4-	3,0	
160	37,750	122,500-	D 10	17,9	12,6	143,8-	145,3-	1,5	
177,5	34,000	118,167-	E 29	14,2	6,4	145,3-	146,4-	1,1	
الحد الأقصى						7,2	140,2-	26,5	139,0-
المتوسط						2,5	146,4-	6,7	144,3-
التباع العادي						1,9	4,4	5,3	3,4
الحد الأدنى						0,2	154,9-	1,5	150,1-

2.3 التوزيع الزمني

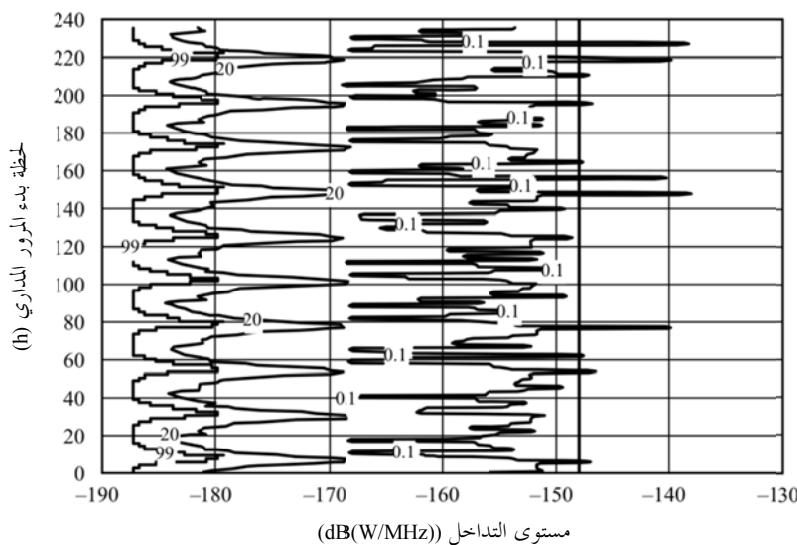
جرى تقييم الخصائص الزمنية للتداخلات في سواتل DRS تعمل على تتبع ساتل مستعمل في مدار منخفض في ثلاثة مواقع مدارية للسوائل DRS وردت في التوصية ITU-R SA.1276، وهي المواقع 41° غرباً و 174° غرباً و 85° شرقاً. والمحطة الفضائية الدولية هي ساتل المستعمل في المدار المنخفض المفترض الذي يعمل على ارتفاع 400 km. مستوى مداري مائل زاويته $51,6^{\circ}$ نسبياً إلى المستوى الاستوائي.

وأجرت المحاكاة الدينامية في دورة مدارية مدتها 10 أيام بزيادة قدره ثانية واحدة. وعند كل تزايد يحسب التداخل التراكمي الناجم عن انبعاثات المحطات المركزية LMDS الواقعة في خط البصر، ويستعمل لتحديد وظيفة التوزيع التراكمي (CDF) للتراكم في ذلك الدور المداري الخاص. ونظراً لأنه جرى رصد 145 مداراً خلال تلك الأيام العشرة نتج 145 وظيفة CDF لكل محاكاة دينامية. وبين الشكل 5 مجموعة منحنيات خاصة بالساتل DRS الواقع في 41° غرباً، ومثل احتمالات تجاوز التداخل في مختلف المدارات المتعاقبة لساتل المستعمل في المدار المنخفض. وتعادل هذه المنحنيات مستويات تداخل تم تجاوزها خلال 99% و20% و0,1% من الدور المداري. وتترد في محور السينات منحنيات احتمال التجاوز نسبة إلى مستوى عمودي يقابل مستوى التداخل وقدره -148 dB(W/MHz). كما تظهر في الشكل مستويات تداخل أعلى من -148 dB(W/MHz) في 11 مداراً. ونلاحظ إضافة إلى ذلك أن الدور بين مدارين الذي يكون خالله مستوى التداخل أعلى من -148 dB(W/MHz) يتراوح بين 7,7 ساعة كحد أدنى و 71 ساعة كحد أقصى. وبين الشكل 6 السلسلة الزمنية للأدوار التي يكون مستوى التداخل خاللها أعلى من -148 dB(W/MHz). واستناداً إلى الشكل 1 تتراوح مدة التداخلات ذات المستوى الذي يتجاوز مستوى الحماية بين أقل من 10 ثوان وأقل من 60 ثانية.

الشكل 5

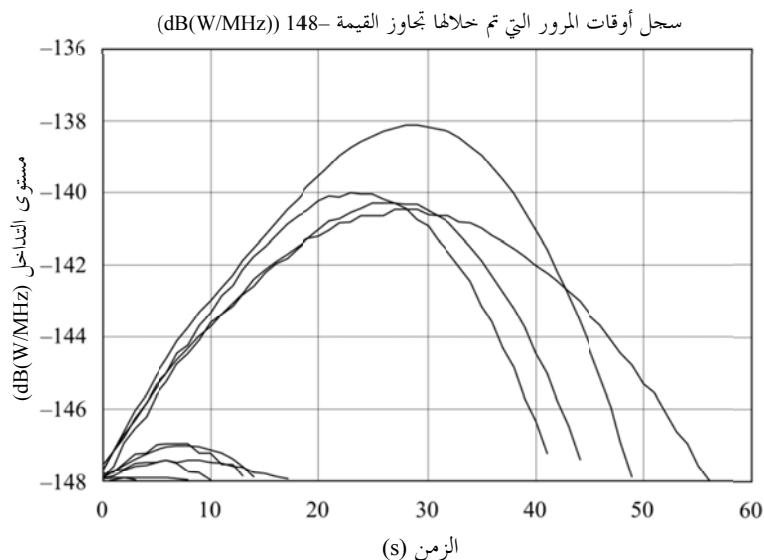
الخصائص الزمنية للتداخل في ساتل DRS يقع على خط الطول 41° غرباً أثناء تتبعه لساتل مستعمل منخفض المدار في مدار عادي غطي لخط فضائية دولية

النتائج بشأن الموقع 41° غرباً (دور المدار 10 أيام، فواصل تزايد 1 s)



الشكل 6

أمثلة للتداخل في ساتل DRS يقع على خط الطول 41° غرباً أثناء تبعه لساتل مستعمل منخفض المدار في مدار نطي لحظة فضائية دولية (انظر الفقرة 2.3)



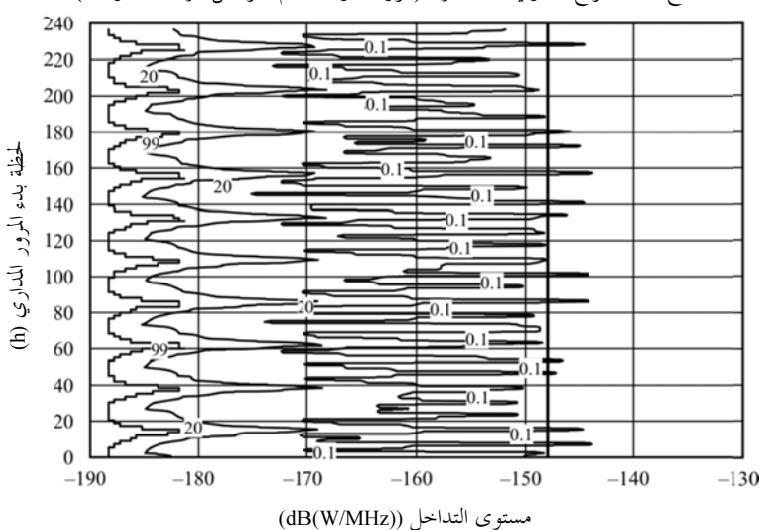
F.1509-06

ويبين الشكل 7 نتائج مماثلة للموقع المداري للساتل DRS على خط الطول 174° غرباً. وفيما يخص هذا الموقع، سيعرض 12 مداراً للتداخل يتتجاوز مستوى الحماية خلال 0,1% من الدور المداري. ويلاحظ أيضاً أن هذا الشكل يشير إلى أن الفترة المنقضية بين مدارين والتي يتتجاوز خلالها مستوى التداخل القيمة -148 dB(W/MHz)، تتراوح بين 6,1 ساعة كحد أدنى و 30,9 ساعة كحد أقصى. ويبين الشكل 8 السلسلة الزمنية لكل فترة تداخل. وفي هذا الموقع المداري تتراوح مدة التداخل التي يتم خلالها تجاوز مستوى الحماية البالغ -148 dB(W/MHz) بين 5 s و 50 s.

الشكل 7

الخصائص الزمنية للتداخل في ساتل DRS يقع على خط الطول 174° غرباً أثناء تبعه لساتل مستعمل منخفض المدار في مدار نطي لحظة فضائية دولية

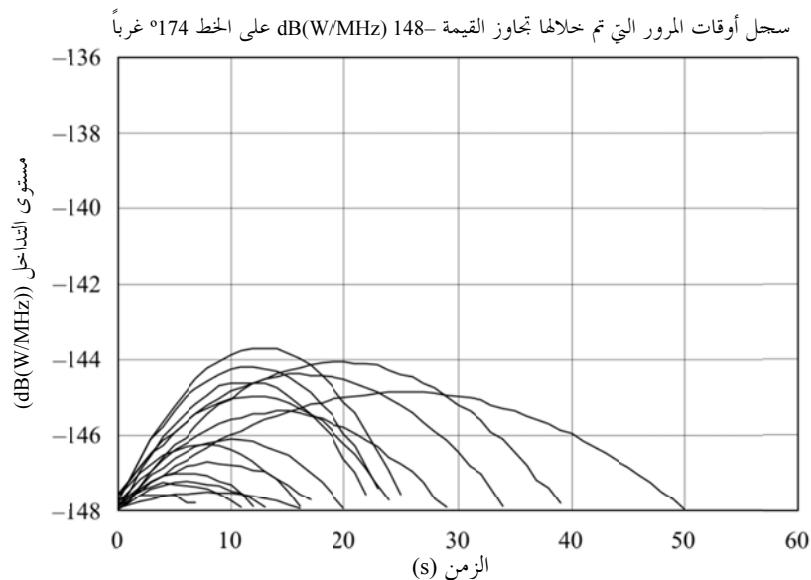
النتائج بشأن الموقع المداري 174° غرباً (دور المدار 10 أيام، فواصل تزايد عقدار 1 s)



F.1509-07

الشكل 8

أمثلة للتداخل في ساتل DRS واقع على الخط 174° غرباً أثناء تبعه لساتل مستعمل منخفض المدار في مدار غطي لمحطة فضائية دولية (انظر الفقرة 2.3)



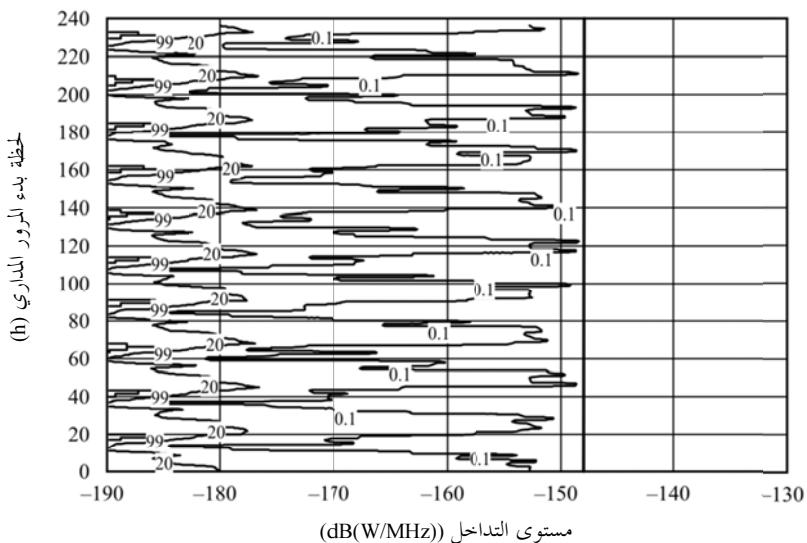
F.1509-08

يبين الشكل 9 الخصائص المؤقتة للتداخل في الموقع المداري للساتل DRS في خط الطول 85° شرقاً. ويبيّن الشكل أن معايير الحماية التي تنص عليها التوصية ITU-R SA.1155 مستوفاة في كل مدار ساتل في محطة فضاء دولية.

الشكل 9

الخصائص الزمنية للتداخل في ساتل DRS يقع على الخط 85° شرقاً أثناء تبعه لساتل مستعمل منخفض المدار في مدار غطي لمحطة فضائية دولية

نتائج الموقع المداري 85° شرقاً (دور المدار 10 أيام، فواصل تزايد بمقدار 1



F.1509-09

يعرض الجدول 2 نتائج التوزيع الزمني.

الجدول 2

عرض موجز لنتائج التوزيع الزمني للتدخل، I

الموقع المداري للساتل DRS	مجموع عدد مدارات السواتل (ساعة/مدار)	المدة الفاصلة بين مدارين والتي يكون خلالها dB(W/MHz) 148->I (ساعة)	عدد مدارات السواتل حيث dB(W/MHz) 148-<I	المدارات التي تكون فيها dB(W/MHz) 148-<I
غرباً 174°	145	30,9 إلى 6,1	12	النسبة المئوية من المدارات حيث 148-<I dB(W/MHz) (ساعة)
غرباً 41°	145	71 إلى 7,7	11	النسبة المئوية من المدارات حيث 148-<I dB(W/MHz) (ساعة)
شرقًا 85°	145	N/A	0	ذروة التدخل (1) dB(W/MHz) I

(1) يُعزى التباين البسيط في مستويات الذروة الذي كشفته الدراسات الزمنية والمكانية إلى آثار الاعتيان بين دراسة المكان ودراسة الزمن وإلى الاختلافات الضئيلة بنماذج فتحة الحرمة عند 3 dB المتصلة بزاوية ارتفاع هوائي المخططة المركزية وإلى الاختلافات في مساهمة الفصوص الجانبية الرئيسية لمخطط زاوية الارتفاع وإلى تردد التشغيل وإلى مراعاة آثار المنخفضات الجوية (التوصية 1333 ITU-R F.1333) في النموذج المكاني.

والخلاصة أن خالل المدارات القليلة التي يتجاوز مستوى التدخل القيمة 148 dB(W/MHz)، تتراوح الفترة التي يتم خلالها تجاوز مستوى حماية ساتل DRS واقع في الخط 41° غرباً، بين أكثر بقليل من 0,1% وحوالي 1% في الحالة الأسوأ. أما بالنسبة لساتل DRS واقع في 85° شرقاً، فإن معايير الحماية الواردة في التوصية ITU-R SA.1155 مستوفاة.

4 نتائج الدراسة B

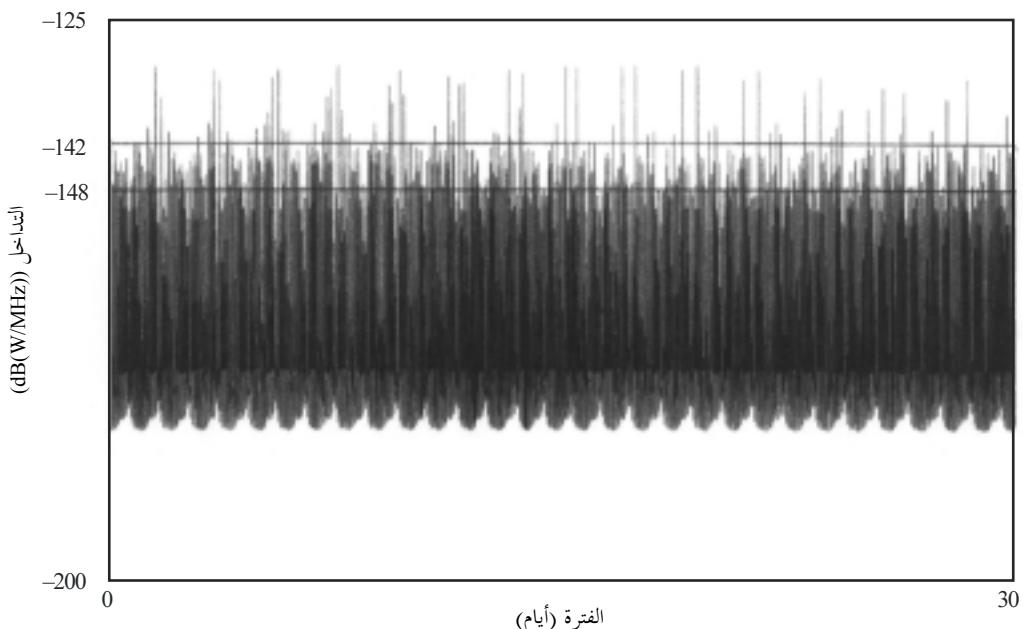
تعرض الفقرات التالية نتائج الدراسات الزمنية والمكانية استناداً إلى دراسة أخرى. ويفترض في هذه الدراسة كثافة طيفية للقدرة e.i.r.p. تبلغ 14+ dB(W/MHz) لكل محطة مركزية، نظراً لأن بعض الأنظمة قد تحتاج إلى كثافة e.i.r.p. أعلى من 8+ dB(W/MHz). كما يفترض وجود ساتلي مستعمل ومحطة فضائية دولية (ارتفاع مدارها km 400 وزاوية ميله 51,6°) وساتل EOS (ارتفاع مداره 800 km وزاوية ميله 98,6°). وستستخدم فرضية معيار تقاسم قدره 142 dB(W/MHz) بدلاً من معيار الحماية البالغ 148 dB(W/MHz).

1.4 نتائج الدراسة الزمنية

يعرض لأغراض هذه الدراسة سيناريو تداخل الحالات الأسوأ، وهي حالة ساتل DRS واقع على الخط 41° غرباً. ويوضح الشكل 10 الإرسالات التراكمية الناتجة عن المخطatas المركزية للأنظمة LMDS في السواتل DRS عند تتبعه للمحطة الفضائية الدولية خلال فترة 30 يوماً وفي فواصل متزايدة قدره 5 ثوان وبين الشكل 11 رسمياً مماثلاً لساتل DRS يتبع الساتل EOS.

الشكل 10

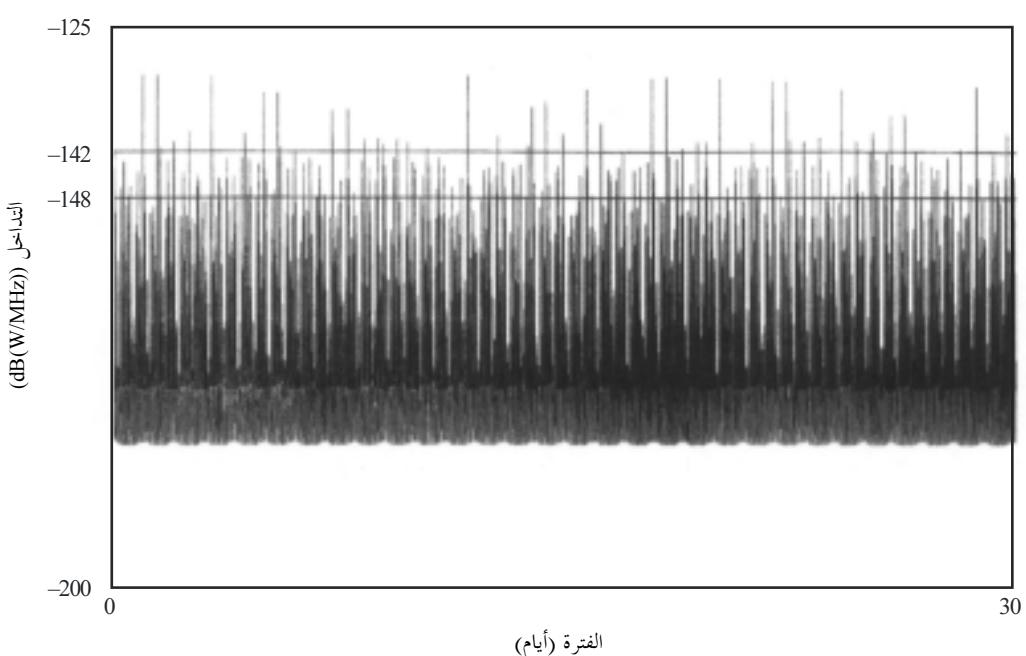
التدخل في ساتل DRS يقع على الخط 41° غرباً أثناء تبعه لحظة فضائية دولية



F.1509-10

الشكل 11

التدخل في ساتل DRS يقع على الخط 41° غرباً أثناء تبعه لساتل EOS

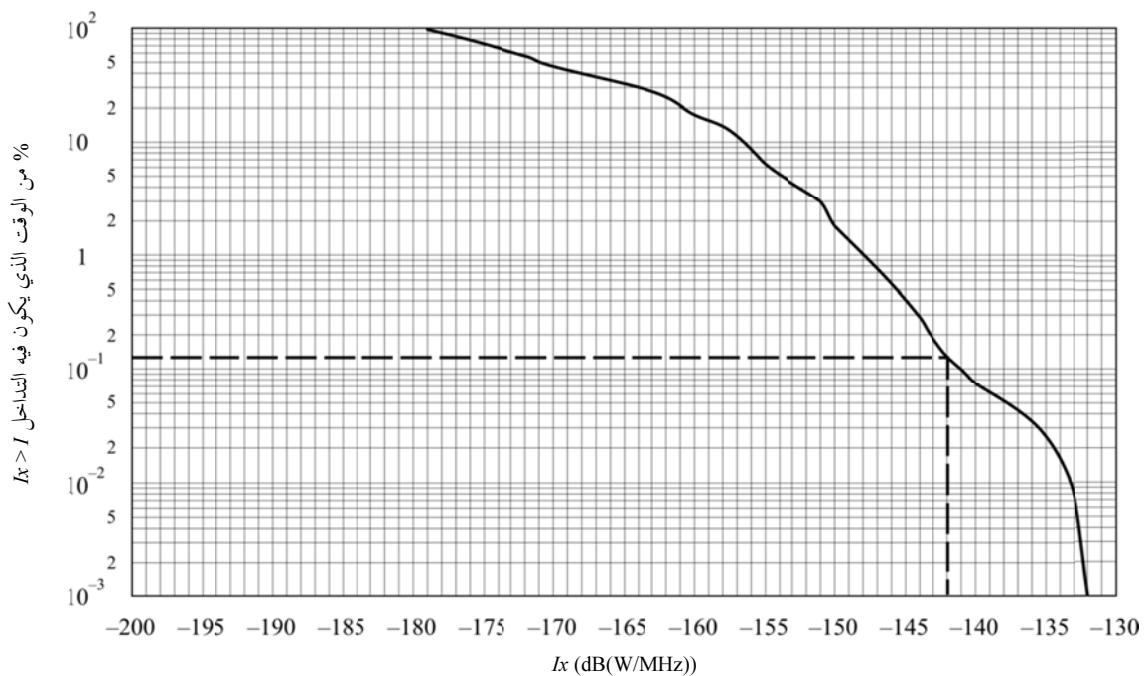


F.1509-11

وَكَمَا يَتَضَعُ فِي الشَّكْلَيْنِ الْوَارَدَيْنِ أَعْلَاهُ، غَالِبًاً مَا تَكُونُ الْلَّاِنْبِعَاتُ النَّاجِمَةُ عَنْ نَسْرِ الْأَنْظَمَةِ LMDSِ الْعَامِلَةُ بِقَدْرَةِ e.i.r.p. قَفْرَهَا 14+ dB(W/MHz) مِثْلُ مَحَطَّةِ مَرْكَزِيَّةِ أَدْنَى مِنْ مَعيَارِ التَّقَاسِمِ الْبَالِغِ –142 dB(W/MHz)، وَعِنْدَمَا يَتَتَبعُ سَاتِلَ DRSِ الْمَحَطَّةِ الْفَضَائِيَّةِ الدُّولِيَّةِ إِنَّ الْقَدْرَةَ الْمُتَراَكِمَةَ لِلْلَّاِنْبِعَاتِ الَّتِي تَجَاوزُ حَدُودَ مَعيَارِ التَّقَاسِمِ لَا تَمْثُلُ إِلَّا 0,1% تَقْرِيبًا مِنَ الْوَقْتِ الإِجْمَاعِيِّ وَهُوَ 30 يَوْمًا (انْظُرْ الشَّكْلَ 12). وَبَيْنِ الشَّكْلِ 13 أَنَّ الْقَدْرَةَ الْمُتَراَكِمَةَ لِلْلَّاِنْبِعَاتِ النَّاجِمَةِ فِي السَّاتِلِ DRSِ أَثْنَاءَ تَتَبعُهِ لِلسَّاتِلِ EOSِ تَجَاوزُ حَدُودَ مَعيَارِ التَّقَاسِمِ بِمَقْدَرِ 0,06% تَقْرِيبًا مِنَ الْوَقْتِ. وَيَجُدُّ بِالذِّكْرِ أَنَّهُ يُمْكِنُ مَعْرِفَةُ مَوْقِعِ هَذِهِ التَّدَاخِلَاتِ عَلَى الْأَرْضِ مُسْبِقًا وَيُمْكِنُ تَحْدِيدُهَا بِسَهْلَةٍ مِنْ خَلَالِ الْخَاكَاتِ.

الشكل 12

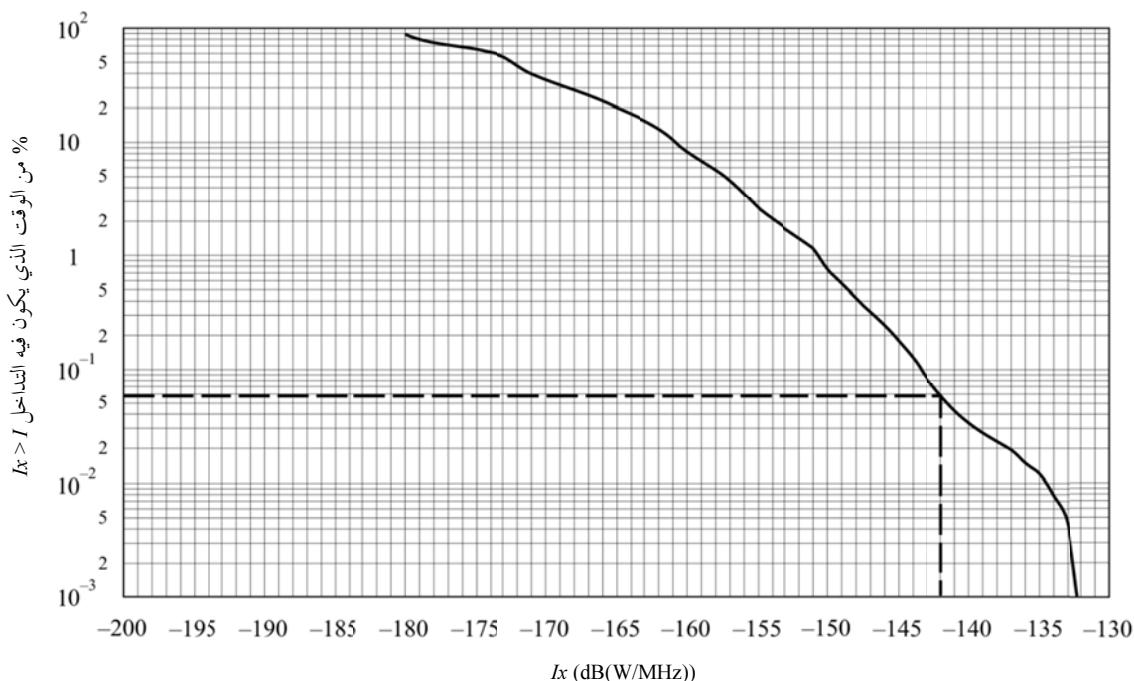
التداخل التراكمي في ساتل DRS واقع على الخط 41° غرباً أثناء تتبعه للمحطة الفضائية الدولية خلال 30 يوماً



F.1509-12

الشكل 13

التدخل التراكمي في ساتل DRS واقع على الخط 41° غرباً أثناء تبعه لساتل EOS خلال 30 يوماً



F1509-13

وتتوافق النتائج المذكورة آنفًا مع نتائج دراسة المكان الواردة أدناه.

2.4 نتائج الدراسة المكانية

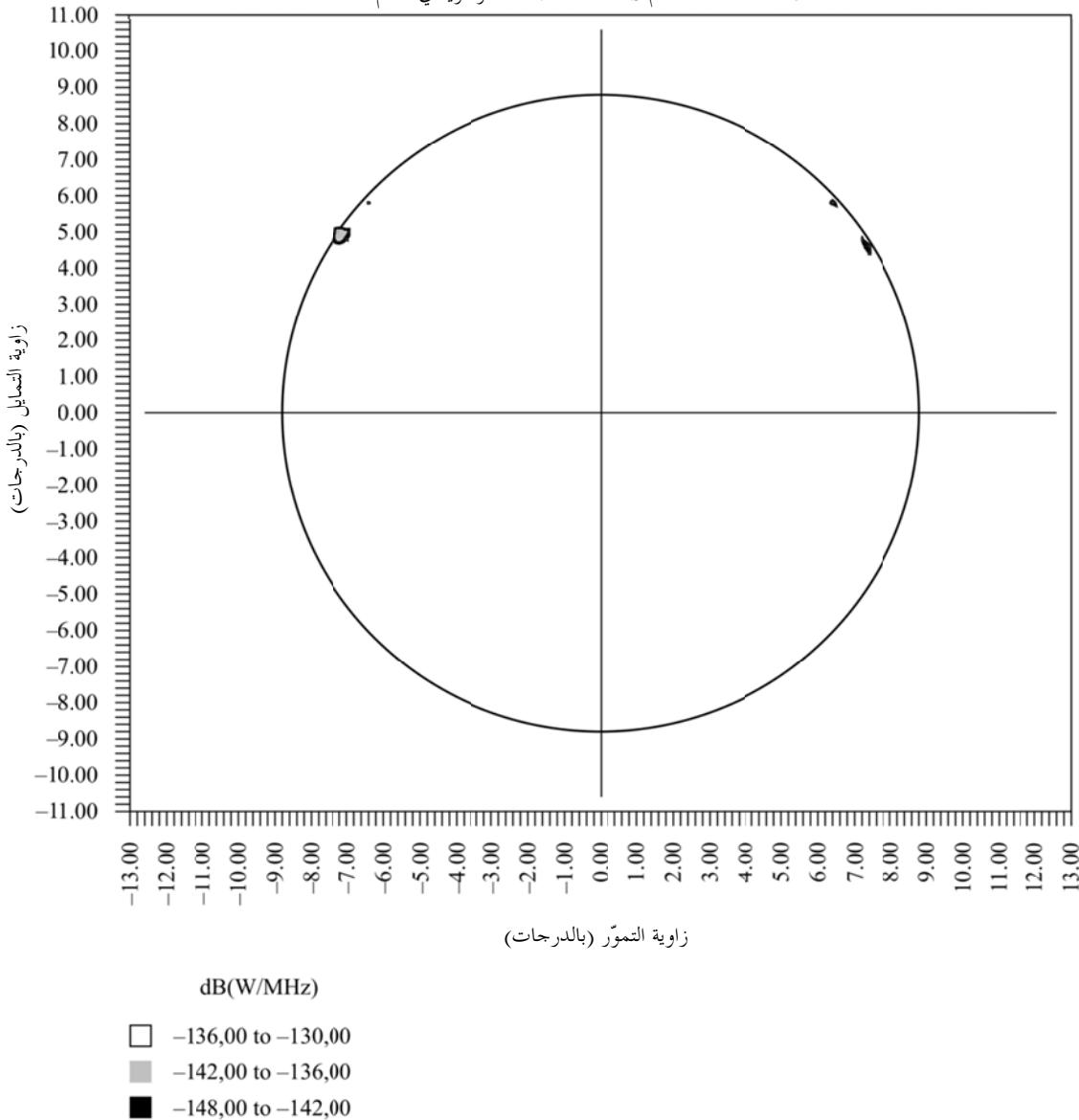
توفر نتائج الدراسة المكانية لثلاثة مواقع مدارية ساتلية DRS هي 41° غرباً و 174° غرباً و 85° شرقاً. ويمثل الموقع 41° غرباً و 174° غرباً سيناريو الحالة الأسوأ، ويمثل الموقع 85° شرقاً حالة عادلة لوجود التداخل. وجدير بالذكر أن قيمة معيار التقاسم لم يتم تجاوزها أبداً في العديد من الفوائل المدارية.

ويقدم الشكل 14 ملامح التداخلات المكانية التي تسببها إرسالات الأنظمة LMDS في السواتل DRS الواقعة في الخط 41° غرباً. ويلاحظ استناداً لهذا الشكل أن الإرسالات التي تتجاوز حد معيار التقاسم البالغ 142 dB(W/MHz) متمرة كثرة في أمكنة يمكن التنبؤ بها. ويقدم الشكلان 15 و 16 رسومتين مماثلين للمواقع المداريين 174° غرباً و 85° شرقاً.

الشكل 14

المظهر المكاني للتداخلات في حالة ساتل DRS يقع على الخط 41° غرباً

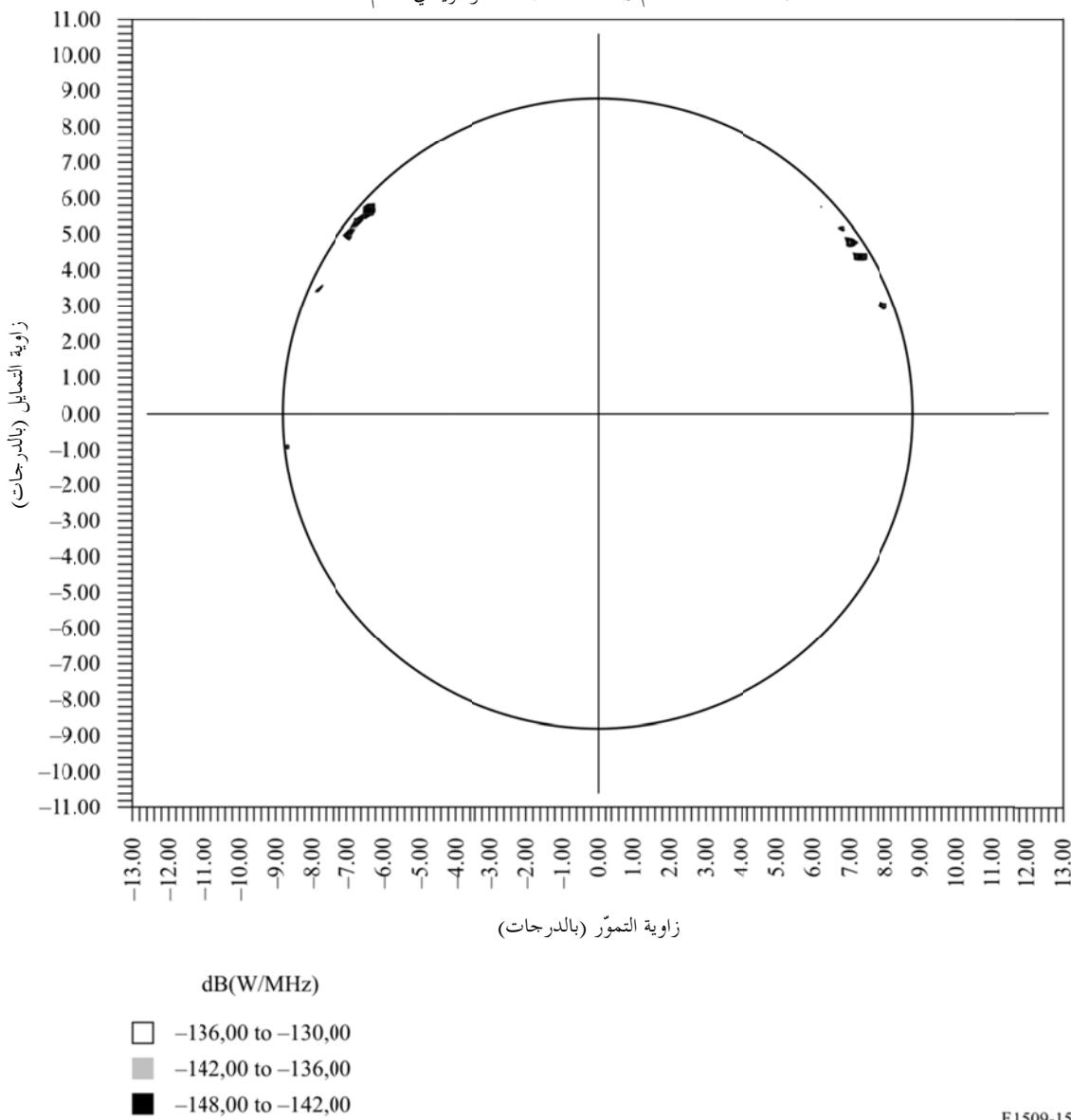
ساتل DRS مستقر بالنسبة إلى الأرض واقع على خط الطول 41° غرباً، $k = 0,2$ ، استبانة = 8 dB(W/MHz)، 431 منطقة خدمة نظام LMDS، 944 محطة مركبة في العالم



الشكل 15

المظهر المكاني للتدخلات في حالة ساتل DRS يقع على خط 174° غرباً

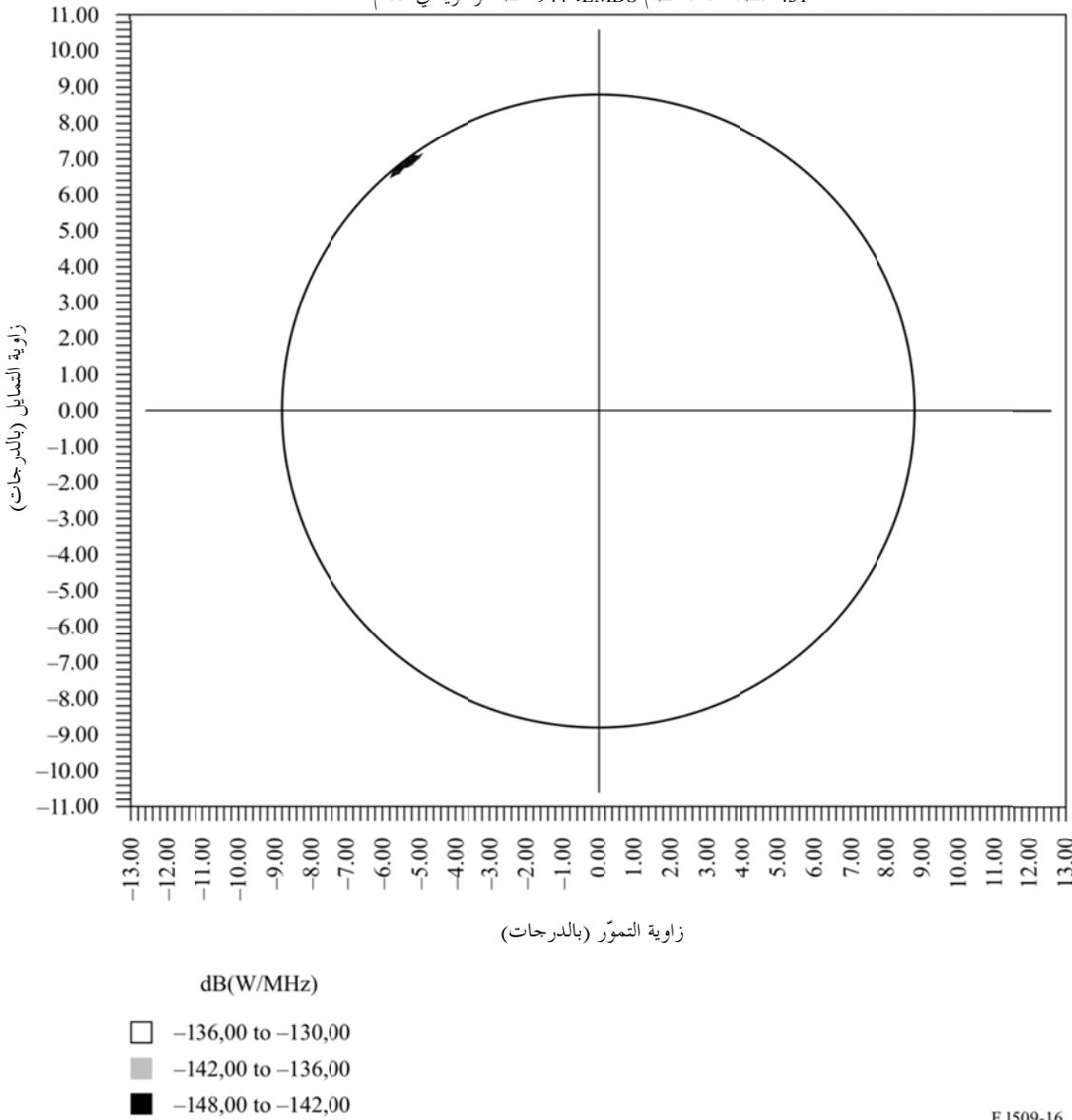
ساتل DRS مستقر بالنسبة إلى الأرض واقع على خط الطول 174° غرباً، $k=0,2$ ، استبابة = 8 dB(W/MHz) منطقه خدمة نظام LMDS، 944 محطة مركبة في العالم 431



الشكل 16

المظهر المكاني للتداخلات في حالة ساتل DRS يقع على الخط 85° شرقاً

ساتل DRS مستقر بالنسبة إلى الأرض واقع على خط الطول 85° شرقاً، $k=0,2$ ، استبابة = 8 dB(W/MHz) 431 منطقة خدمة نظام LMDS، 944 محطة مركبة في العالم



F.1509-16

ويجدر بالذكر أن الرسم الوارد أعلاه تستند إلى عمليات محاكاة استعملت القيمة $k = 0$ لمخططات إشعاع الموجات (انظر التوصية ITU-R F.1336). وقد أجريت أيضاً عمليات محاكاة باستعمال القيمة $k = 1$ (مستويات أعلى للفصوص الجانبية)، ولوحظ أن مظهر التداخلات العام بقي ثابتاً تقريرياً، مما يدل على أن ليس لمساهمة الفصوص الجانبية أثر يذكر.

3.4 مناقشة النتائج (الفقرة 4)

تُظهر الدراسة الواردة آنفًا أن معيار تقاسم قدره 142 dB(W/MHz) يتبع تقاسماً بين خدمتين دون فرض قيود كبيرة على أي منهما. وعلى خلاف معايير الحماية، يجب أن تراعي معايير التقاسم خصائص كلٍّ من الخدمات العاملة في النطاق وضرورة تلبية احتياجات هذه الخدمات. وفي حالة ساتل DRS يتقاسم النطاق 27,5-25,25 GHz مع أنظمة الخدمة الثابتة من

نقطة-إلى-عدة نقاط (P-MP FS)، هنالك عدد من العوامل المخففة التي تتيح استخدام معيار التقاسم 142 dB(W/MHz) مثل:

- كما سبق ورأينا، سيكون استعمال أنظمة الموائيات القطاعية المائلة إلى الأسفل شائعاً للانتشار من نقطة-إلى-عدة نقاط. وستطلب الأنظمة مستوى عالٍ من القطاعية من أجل ضبط التداخل داخل الأنظمة وتحقيق مستويات إعادة استعمال الترددات الكفيلة بأن تفي باحتياجات الشركات ذات الصلة.
- الإرسالات التي تتجاوز فعلاً معايير التقاسم تنجم عن موقع على الأرض يمكن التنبؤ بها، مما يتبع اتخاذ التدابير مسبقاً لتفادي التداخلات.
- يختلف استعمال الخدمة الثابتة للنطاق 27,5-25,25 GHz من إدارة إلى أخرى. ففي بعض البلدان، يسمح للمشغلين بتشغيل أنظمة من نقطة-إلى-عدة نقاط، وفي بلدان أخرى، يستعمل المشغلون مزيجاً من الأنظمة من نقطة-إلى-نقطة ومن نقطة-إلى-عدة نقاط (يستعمل بعض مشغلي النطاق العريض عدة أنظمة من نقطة-إلى-نقطة اعتباراً من موقع مركزي). وعلاوة على ذلك تتيح خطط الترددات الحالية تشغيل عدد كبير من الأنظمة من نقطة-إلى-نقطة ومن نقطة-إلى-عدة نقاط. وبالتالي فإن مستوى قدرة الإرسال المتراكمة الناجمة عن أنظمة متعددة النطاق في أنظمة السواتل DRS أدنى بكثير من المستوى المحدد في هذه الدراسة.

5 تعميم على الانتشارات الأخرى لأنظمة LMDS

تستند النتائج الواردة في الفقرتين 3 و 4 إلى فرضيات محددة تتعلق بنصف قطر الخلية النظام LMDS. وتشرح هذه الفقرة طريقة بسيطة لعمم هذه النتائج على موقع الأنظمة LMDS التي تستعمل خلايا أصغر.

وعموماً يفضي الحجم الأصغر للخلية إلى عدد أكبر من الخلايا في تشكيلة مستقرة لأنظمة LMDS في مراكز سكنية حضرية. وبناء عليه فإن القدرة e.i.r.p. للمحطة المركزية اللازمة لتوفير نفس عدد الوصلات للمشترك الأكثر بعداً تتناقص إلى ربع المسافة، بافتراض انتشار وفق خط البصر. لذا يعطي التناقص النسبي للكثافة الطيفية للقدرة e.i.r.p. للخلايا الأصغر من الخلية المرجعية في المعادلة التالية:

$$(10) \quad \Gamma_i = 20 \log \left(\frac{r_i}{r_0} \right)$$

حيث:

Γ_i : عامل تناقص الكثافة الطيفية للقدرة e.i.r.p. في الخلية رقم i (dB)

r_i : نصف قطر الخلية رقم i (km)

r_0 : نصف قطر الخلية المرجعية أي 5 km.

واستخدام معامل التناقص سهل. فلنفترض مثلاً أن الخلية المرجعية التي نصف قطرها 5 km تنتج كثافة طيفية للقدرة e.i.r.p. 8+ dB(W/MHz). إذا نقص هذا القطر إلى 2,5 km، تصبح الكثافة الطيفية للقدرة 2+ e.i.r.p. dB(W/MHz).

ويلاحظ أن تطبيق هذا النهج يحد من الكثافة الطيفية المتراكمة للقدرة e.i.r.p. الناجمة عن مركز تجمع سكاني حضري لتصل إلى مستوى مستقل عن حجم الخلية.

كما يلاحظ أن هدف الانتشار الموضوعي للعديد من تشكيلات الخدمة الثابتة هو الحفاظ على تيسير الوصلات ثابتًاً هامش وصلات ثابت بدلالة تغير المسافة نسبة إلى المشترك الأكثر بعداً. ووفقاً لطراز التوصية ITU-R P.530 يتناقص هامش الوصلة الضرورية لتيسير وصلات معين بتناقص مسافة الوصلة. وتتيح المعادلة (10) تقديرًا حذرًا لتناقص الكثافة الطيفية للقدرة e.i.r.p. بدلالة نقص حجم الخلية.

6 التداخل في الأنظمة POCS

يماثل سيناريو التداخل في الأنظمة POCS سيناريو التداخل في السواتل DRS، معنى أن إرسالات النظام LMDS في نفس القناة تصل إلى هوائيات استقبال الأنظمة POCS طالما يدور الساتل في مداره حول الأرض.

1.6 خصائص الأنظمة LMDS

افتراض دراسة الأنظمة POCS نفس خصائص الأنظمة LMDS الواردة في الفقرة 1.2.
وعلى كل حال، القيمة المفترضة للكثافة الطيفية للقدرة e.i.r.p. هي $14+dB(W/MHz)$.

2.6 خصائص الأنظمة POCS

تناولت هذه الدراسة نوعين من المستعملين للنظام POCS هما المحطة الفضائية الدولية والمكوك الفضائي المداري. ويفترض أن كل نظام POCS يستعمل هوائي بكسب مرتفع وأخر بكسب منخفض. ويقدم الجدول 3 عرضاً لخصائص النظام POCS.

الجدول 3

خصائص النظام POCS

هوائي الاستقبال		المدار		المستعمل
التسديد	الكسب (dBi)	زاوية الميل (بالدرجات)	الارتفاع (km)	
النظر حسب منتجه السرعة	3,5	51,6	400	محطة فضائية دولية
	23,5			
النظر حسب منتجه السرعة	3,5	57	530	مكوك فضائي مداري
	23,5			

فيما يتعلق بهوائي الكسب المنخفض افترض هوائي شامل الاتجاهات مقابل هوائي ذي فتحة حزمة بنصف القدرة تعادل مخروط كامل وقدرها 244° (HPBW) (الحالة الأسوأ). وبالنسبة لهوائي الكسب المرتفع استعمل هوائي استقبال ثابت بفتحة حزمة 8° HPBW ومحظط إشعاع مرجعي من التوصية ITU-R S.672 ($L_s = 20 - dB$). وافتراض الاستقطاب الدائري للنظام POCS.
أما قيمة معيار حماية المستقبل فهي $-147dB(W/MHz)$ خلال $0,1\%$ من الوقت كحد أقصى وفقاً للتوصية ITU-R SA.609.

3.6 الطريقة

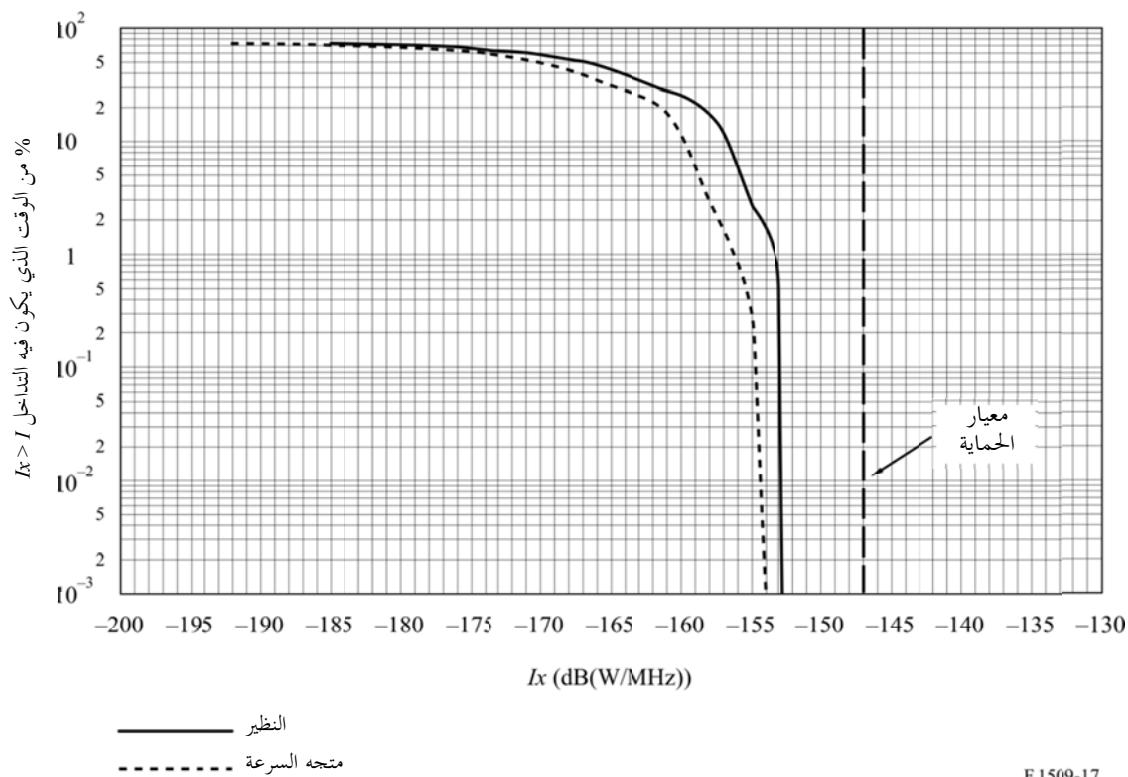
حضرت الأنظمة POCS لدراسة زمنية خلال فترة محاكاة 30 يوماً. وكانت البيانات تجمع كل 5 ثوان.
وكما هو الحال بالنسبة لدراسة السواتل DRS، حسب الامتصاص الجوي استناداً إلى التوصية ITU-R P.676. وبنفس الطريقة أدرجت خسارة قدرها $3dB$ مقابل اختلاف الاستقطاب.

4.6 النتائج

تبين الأشكال التالية مستويات الإرسالات في هوائي الاستقبال لكل من النظمتين POCS والناجمة عن الأنظمة LMDS، وذلك خلال 30 يوماً.

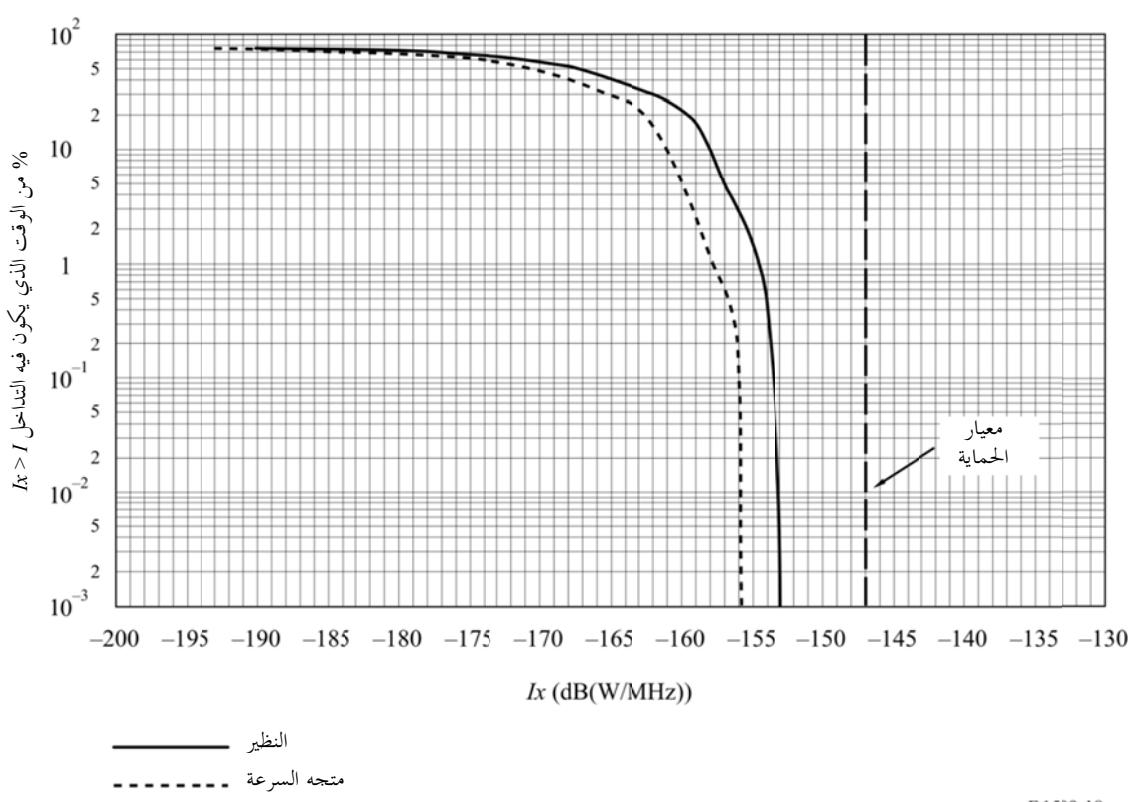
الشكل 17

التداخل التراكمي الناجم في نظام POCS عن محطة فضائية دولية خلال 30 يوماً



الشكل 18

التداخل التراكمي الناجم في نظام POCS عن مكوك فضائي مداري خلال 30 يوماً



ونلاحظ أن مستوى التداخل في أي من هوائي استقبال النظام POCS أدنى بكثير ودائماً في حدود معيار الحماية البالغ -147 dB (W/MHz).

7 ملخص الملحق 1 واستنتاجاته

استناداً إلى نتائج الدراسة A الواردة في الفقرة 3 يظهر أن معظم السواتل DRS الموضوعة في الواقع المدارية المذكورة في التوصية ITU-R SA.1276 تتعرض للتداخل ذروة إجمالي أعلى بمقدار 4 dB وسطياً من مستوى الحماية المحدد في التوصية ITU-R SA.1155 وذلك في بعض مناطق انتشار الأنظمة LMDS. ويقوم هذا الاستنتاج على الفرضية القائلة بأن الكثافة الطيفية للقدرة e.i.r.p. لكل محطة مرکزية عاملة هي $+8$ dB (W/MHz) وهذه الخطط توجد في منطقة خدمة نصف قطرها 5 km. ويبلغ إجمالي تداخل الذروة لجميع الواقع المدارية -139 dB (W/MHz).

وتستوفي معظم المدارات من وجهة نظر زمنية مستوى الحماية المحدد في التوصية ITU-R SA.1155. وفي حالة بعض المدارات حيث يتم تجاوز مستوى الحماية تراوحة فترة هذا التجاوز بين أكثر بقليل من $0,1\%$ وحوالي 1% من الدور المداري عندما تكون السواتل في الموقعين 41° غرباً أو 174° غرباً (الحالة الأسوأ). كما أن الفترة الزمنية بين دورين مداريين التي يتجاوزها مسلماً مستوي التداخل القيمة -148 dB (W/MHz)، في هذين الموقعين المداريين، تراوح بين $6,1$ و 71 ساعة. أما في حالة ساتل DRS واقع في الخط 85° شرقاً، فإن مستوى التداخل يفي بمعايير الحماية المحددة في التوصية ITU-R SA.1155 في جميع المدارات الساتلية في الخطة الفضائية الدولية.

وأدرج عامل تناقص (انظر المعادلة (10)) يفترض هامش وصلات ثابت من أجل التمكن من تحديد قيم الكثافة الطيفية للقدرة e.i.r.p. لخلافاً يقل حجمها عن حجم الخلية المرجعية (أي 5 km في هذه الدراسة).

ووفقاً لما يرد في الفقرة 3 وفي الأشكال من 2 إلى 4، فإن المصادر الرئيسية للتداخل الذي تتعرض له السواتل DRS هي مراكز التجمعات السكنية في المدن التي تضم عدة محطات مرکزية تقاس نفس التردد وتوجد على حافة الأرض أو قربها. لكن مع مراعاة عدد الخطط المرکزية P-MP للنظام LMDS التي يتوقع نشرها باستعمال الطريقة الواردة في الفقرة 3 وبكثافة طيفية للقدرة e.i.r.p. لكل قطاع محطة مرکزية، فإن مستوى الحماية لا يتم تجاوزه إلا في بعض المناطق الجغرافية، والتقاسم ممكن.

وتنظر نتائج الدراسة B (الفقرة 4) أنه عند افتراض كثافة طيفية للقدرة e.i.r.p. قدرها $+14$ dB (W/MHz) لكل محطة مرکزية أي أعلى بمقدار 6 dB من القيمة المفترضة في الدراسة A، يزداد مستوى التداخل أيضاً بمقدار 6 dB عن المستوى الناتج في الدراسة A. لذا فإن نتائج الدراستين متكافئة عملياً.

الملحق 2

طريقة حساب زوايا الفصل بين حزم هوائيات المطبات المركزية واتجاهات السواتل DRS المستقرة بالنسبة إلى الأرض

يعرض الملحق 2 بالترصية ITU-R F.1249 طريقة حساب زوايا الفصل بين حزم هوائيات إرسال الخدمة الثابتة من نقطة-إلى-نقطة واتجاهات سواتل ترحيل البيانات المستقرة بالنسبة إلى الأرض والواقعة في الأمكاننة المحددة في الملاحظة 1 من متن هذه الترصية مع مراعاة آثار الانكسار الجوي والأفق المحلي. وتستعمل محطة مركبة لشبكة خدمة P-MP FS هوائيًا شامل الاتجاهات أو قطاعيًّا. وفي هذه الحالة ينبغي اعتبار كسب الهوائي مستقلًا عن اتجاه السمت للساتل DRS. وفي الملحق 2 بالترصية ITU-R F.1249، فإن ψ هي زاوية الارتفاع لأقصى كسب (في مستوى الارتفاع) هوائي للمحطة المركزية (يلاحظ أن $\psi = 0$ في حال عدم ميل الحزمة وأن ψ تكون قيمة سالبة في حال مالت الحزمة نحو الأسفل).

وتعد قيمة زاوية الارتفاع ψ للساتل DRS في المعادلات (8a) و(8b) و(8c) من الملحق 2 بالترصية ITU-R F.1249. وعندما يكون الساتل DRS مرتدياً تكون القيمة المطلقة $|\psi|$ هي الفصل الزاوي بين حزمة هوائي المحطة المركزية والخط المتوجه نحو موقع الساتل DRS.
