

الـITU-R F.1820 التوصية

**قيـم كـثـافـة تـدـفـق الـقـدرـة عـلـى الـحـدـود الدـولـيـة لـمـخـطـات الـمـنـصـات عـالـيـة الـاـرـتـفـاع
الـتـي توـفـر خـدـمـات النـفـاذ الـلـاسـلـكـي الثـابـتـة لـحـمـاـيـة الـخـدـمـة الثـابـتـة فـي بـلـدـان الـجـوـار
فـي الـنـطـاقـين 47,5-47,2 GHz و 48,2-47,9 GHz (ITU-R 212/9 المسـأـلة)**

(2007)

مـجـال التـطـبـيق

توـفـر هـذـه التـوـصـيـة قـيم كـثـافـة تـدـفـق الـقـدرـة (pfd) لـغـرض حـمـاـيـة الـمـخـطـات الـتـقـلـيـدـيـة لـلـخـدـمـة الثـابـتـة فـي إـلـادـارـات الـجـاـواـرـة مـن
الـتـدـاخـل فـي نـفـس الـقـنـاة الصـادـرـ عن مـخـطـة مـنـصـة عـالـيـة الـاـرـتـفـاع (HAPS) تـعـمل فـي نـطـاقـي الـتـرـدـدـات GHz 47,5-47,2 و GHz 48,2-47,9.

مـخـتـصـرات

UAC	تـغـطـيـة مـنـطـقـة حـضـرـيـة
SAC	تـغـطـيـة مـنـطـقـة الضـواـحـيـ
RAC	تـغـطـيـة مـنـطـقـة رـيفـيـة

إن جـمـعـيـة الـاـتـصـالـات الرـادـيوـيـة التـابـعـة لـلـاـتـحـاد الدـولـي لـلـاـتـصـالـات،

إـذ تـضـعـ فـي اـعـتـباـرـها

- أ) أن التـكـنـوـلـوـجـيا الجـدـيـدة الـتـي تـسـتـعـمـلـ مـخـطـات الـمـنـصـات عـالـيـة الـاـرـتـفـاع (HAPS) فـي الـسـتـرـاـتـوـسـفـير يـجـرـي تـطـوـيرـها؛
- ب) أن المؤـمـرـ العـالـيـ لـلـاـتـصـالـات الرـادـيوـيـة (WRC-97) عـيـّنـ الـنـطـاقـين GHz 47,5-47,2 و GHz 48,2-47,9 لـاستـعـماـلـهـما كـخـدـمـة ثـابـتـة أولـيـة مشـتـرـكـة لنـشـرـ الـمـخـطـات (HAPS)؛
- ج) أن التـوـصـيـة ITU-R F.1500 تـضـمـنـ خـصـائـصـ الأـنـظـمـةـ فـيـ الخـدـمـةـ الثـابـتـةـ المـخـطـطـةـ لـاستـعـمالـ مـخـطـات HAPS فـيـ الـنـطـاقـين GHz 47,5-47,2 و GHz 48,2-47,9؛

د) أنه لـئـنـ كانـ قـرـارـ نـشـرـ الـمـخـطـات HAPS يـمـكـنـ اـتـخـاـذـهـ عـلـىـ أـسـاسـ وـطـيـ،ـ فإـنـ هـذـاـ النـشـرـ يـمـكـنـ أنـ يـؤـثـرـ عـلـىـ إـلـادـارـاتـ الـجـاـواـرـةـ،ـ وـخـصـوصـاـًـ فـيـ الـبـلـدـانـ الصـغـيرـةـ،ـ

تـوـصـيـيـ بـأـنـهـ

1 لأـغـرـاضـ حـمـاـيـةـ الـمـخـطـاتـ الـتـقـلـيـدـيـةـ لـلـخـدـمـةـ الثـابـتـةـ فـيـ إـلـادـارـاتـ الـجـاـواـرـةـ مـنـ التـدـاخـلـ فـيـ نـفـسـ الـقـنـاةـ،ـ بـالـاسـنـادـ إـلـىـ الـمـنـهـجـيـةـ الـمـوـصـوـفـةـ فـيـ الـلـمـحـقـ 1ـ إـنـ الـمـخـطـةـ HAPSـ الـعـالـيـةـ فـيـ نـطـاقـيـ الـتـرـدـدـاتـ GHz 47,5-47,2 و GHz 48,2-47,9 يـنـبـغـيـ أـلـاـ تـتـحـاـوـزـ قـيمـ كـثـافـةـ الـقـدرـةـ التـالـيـةـ (pfd)ـ عـنـ سـطـحـ الـأـرـضـ خـارـجـ حدـودـ إـدـارـةـ ماـ،ـ إـلـاـ إـذـاـ تـحـصـولـ عـلـىـ موـافـقـةـ صـرـيـحةـ منـ إـدـارـةـ الـمـتـأـثـرـةـ فـيـ وـقـتـ تـبـلـيـغـ الـمـخـطـةـ HAPSـ:

$$\begin{aligned} -141 & \quad \text{dB(W/(m}^2 \cdot \text{MHz})) \quad \text{for } 0^\circ \leq \theta \leq 3^\circ \\ -141 + 2,0(\theta - 3) & \quad \text{dB(W/(m}^2 \cdot \text{MHz})) \quad \text{for } 3^\circ < \theta \leq 13^\circ \\ -121 & \quad \text{dB(W/(m}^2 \cdot \text{MHz})) \quad \text{for } 13^\circ < \theta \leq 90^\circ \end{aligned}$$

حيـثـ θـ هـوـ زـاوـيـةـ الـوـصـولـ فـوقـ الـمـسـتـوـيـ الـأـفـقـيـ لـلـأـرـضـ.

الملحق 1

منهجية لتحديد قيم كثافة تدفق القدرة عند الحدود الدولية لمطارات المنشآت عالية الارتفاع التي توفر خدمات النفاذ اللاسلكي الثابتة لحماية الخدمة الشابة في بلدان مجاورة في النطاقين GHz 47,5-47,2 وGHz 47,9-48,2

مقدمة 1

يصف هذا الملحق منهجية لوضع قيم كثافة تدفق القدرة عند الحدود الدولية لمطارات HAPS التي توفر خدمات النفاذ اللاسلكي الثابت لحماية المطارات التقليدية للخدمة الشابة في بلدان مجاورة في النطاقين GHz 47,5-47,2 وGHz 47,9-48,2 وكذلك حدود كثافة تدفق القدرة عند الحدود الدولية لمطارات HAPS، بالاستناد إلى خصائص مطارات HAPS الواردة في التوصية ITU-R F.1500.

خصائص النظام 2

نظام المنشأة عالية الارتفاع 1.2

ترتدى المعلومات المستخدمة في هذا التحليل في التوصية ITU-R F.1500 وهي كما يلى:

الجدول 1

مناطق تغطية مطارات HAPS

المدى الأرضي (المنصة على ارتفاع 21 km) (km)	زوايا الارتفاع (بالدرجات)	منطقة التغطية
36-0	30-90	تغطية منطقة حضرية
76,5-36	15-30	تغطية منطقة الضواحي
203-76,5	5-15	تغطية منطقة ريفية

الجدول 2

معلومات مرسلات مطارات المنشآت

كسب الهوائي ⁽¹⁾ (dBi)	قدرة المرسل (dBW)	الاتصال بـ
30	1,3	تغطية منطقة حضرية
30	1,3	تغطية منطقة الضواحي
38	3,5	تغطية منطقة ريفية
35	0	بوابة تغطية منطقة حضرية
38	9,7	بوابة تغطية منطقة الضواحي

⁽¹⁾ أقصى كسب للهوائي.

2.2 مخطوطات إشعاع الهوائي

تطابق مخطوطات إشعاع الهوائي بالنسبة لهوائيات المنشقة مع التوصية ITU-R S.672.

3.2 التوهين في الغلاف الجوي

يتم الحصول على صيغة التوهين في الغلاف الجوي من التوصية ITU-R F.1501. وبالنسبة لتحليل التداخل، فإن الصيغة الدنيا لتخفيض التوهين هي فقط ذات الأهمية، ومن هنا تختار الصيغة للمناطق العالية الارتفاع عند $47,2 \text{ GHz}$ لتوفير تحليل أسوأ حالة.

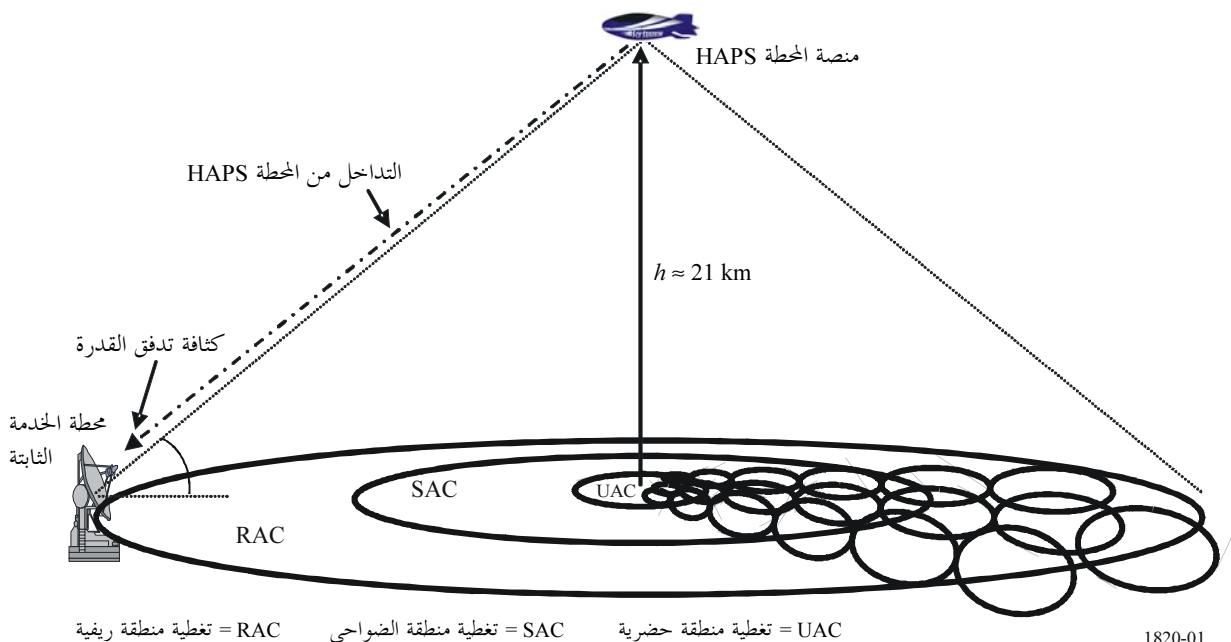
$$(1) \quad A_H(h, \theta) = \frac{46,70}{[1 + 0,6872 \theta + 0,03637 \theta^2 - 0,001105 \theta^3 + 0,8087 \times 10^{-5} \theta^4 + h(0,2472 + 0,1819 \theta) + h^2(0,04858 + 0,03221 \theta)]}$$

الصيغة صحيحة بالنسبة لـ $0 \leq h \leq 3 \text{ km}$ و $0^\circ \leq \theta \leq 90^\circ$ ، حيث θ (بالدرجات) هي زاوية ارتفاع المقطة الأرضية فيما يتعلق بمنصة المقطة HAPS، و h (km) هو ارتفاع المقطة الأرضية فوق مستوى سطح البحر. وبالنسبة لزوايا الارتفاع الفعلية دون 0° . ينبغي استعمال التوهين الخاص -0° .

4.2 سيناريو التداخل

إن سيناريو التداخل مفترض على النحو المبين في الشكل 1. وفي هذا السيناريو، فإن مقطة الخدمة الثابتة لإدارة مجاورة لتلك الخدمات تستقبل إشارة التداخل التي تبثها مقطة HAPS تقع إما عند حافة منطقة تعطية المقطة HAPS أو فيما وراء هذه الحافة. وتحسب إشارة التداخل المجمعة من المقطة HAPS من جميع المرسلات على متن المقطة HAPS من أجل توفير حد كثافة تدفق القدرة.

الشكل 1
سيناريو التداخل



وتُصنف المختصرات UAC و RAC و SAC على التوالي تعطية منطقة حضرية و منطقة الضواحي و منطقة ريفية من قبل المقطات HAPS.

ويمكن حساب كثافة تدفق القدرة المستقبلة المتوقعة في مستقبل المخطة الأرضية بالمعادلة (2) على النحو المستعمل في النوصية :ITU-R SF.1481-1

$$(2) \quad fdr = P + Gt - Ltf - La - Lp - 10 \log B - 10 \log (4\pi d^2) - 60 \text{ dB(W/(m}^2 \cdot \text{MHz}))$$

حيث:

كثافة تدفق القدرة للموجة الحاملة المستقبلة المتوقعة (dB(W/(m ² · MHz)))	: fdr
قدرة ناتج الإرسال (dBW)	: P
عرض نطاق ناتج الإرسال (dBMHz)	: B
كسب هوائي الإرسال (dBi)	: Gt
خسارة مغذى هوائي (dB)	: Ltf
كسب هوائي الاستقبال (dBi)	: Gr
الامتصاص في الغلاف الجوي لزاوية ارتفاع معينة (dB)	: La
التوهين بسبب آثار انتشار أخرى (dB)	: Lp
طول الموجة (m)	: λ
المسافة بين المخطة HAPS والمستقبل الأرضي (km)	: d

يمكن استنتاج مستوى كثافة تدفق القدرة المسموح به لمخطة الخدمة الثابتة من الخصائص النمطية لمخطة خدمة ثابتة على النحو المبين في الجدول 3 (الجدول 27، التوصية 4-758 ITU-R):

الجدول 3

معلومات مستقبل الخدمة الثابتة

46	أقصى كسب للهوائي (dBi)
0,9	قطر هوائي (m)
5	عامل ضوضاء المستقبل (dB)
QAM 256	التشكيل
50,2-47,2	نطاق التردد (GHz)
50	عرض نطاق التردد المتوسط للمستقبل (MHz)
132-	الداخل الاسمي طويل الأمد (dBW)
149-	معيار الداخل (dB(W/MHz))

ويعكس معيار الداخل الوارد في الجدول 3 بصفة أساسية المعيار ناقص 10 dB للضوضاء الحرارية للمستقبل الذي يضمن ألاً يتجاوز الانحطاط في نسبة الإشارة المستقبلة إلى الضوضاء الوحيدة 0,4 dB. ولأغراض تقدير حد كثافة تدفق القدرة، ينبغي حساب الفتحة الفعلية لهوائي مثالي له كسب هوائي ذاته. وُتُستعمل الصيغة الخاصة بهوائي مثالي:

$$(3) \quad D_{effective} = \frac{\lambda}{\pi} \cdot 10^{0,05 \cdot G_{FS}}$$

حيث D قطر الفتحة الفعلية للهوائي المثالي، G_{FS} أقصى كسب هوائي فعلي و λ طول موجة التردد الراديوي المرسل. ويمكن تحديد حد كثافة تدفق القدرة لداخل خط التسديد من منصة مخطة HAPS كما يلي:

$$\begin{aligned}
 D_{\text{effective}} &= \frac{\lambda}{\pi} \cdot 10^{0,05 G_{FS}} \\
 &= (\text{Interference_criterion}) - G_{FS} - 10 \log \left(\frac{\lambda^2}{4\pi} \right) \\
 (4) \quad &= -140,02 \text{ dB(W/(m}^2 \cdot \text{MHz}))
 \end{aligned}$$

ولحساب مستوى التداخل المجمع من منصة محطة HAPS، ينبغي حساب عامل الصفيحة أولاً من أجل الحصول على الكسب الفعلي لهوائي المرسل Gt في المعادلة (5).

ويُحسب عامل الصفيحة بافتراض أن هوائيات محطات HAPS مرتبة كنظام شبكي سداسي الشكل على سطح يمثل نصف الكرة الأرضية واضعين نصب عينينا أن صفيحة الهوائي لن تغطي نصف الكرة الأرضية بأكمله حتى مع زاوية ارتفاع دُنيا تبلغ الصفر، ولذلك فإن هذا الحساب يمثل الحال الأعلى لحد كثافة تدفق القدرة. ويتمثل افتراض تبسيط آخر في الاستعاضة عن جميع هوائيات الأخرى التي تعطي منطقة ريفية بهوائيات تغطية منطقة الضواحي ذات كسب أخف ضغط باستثناء الهوائي الموجه مباشرة نحو المستقبل الأرضي المعرض للتداخل. ويزيد هذا الافتراض الاقتران الجاود للحرمة في نفس القناة نظراً لأن هوائي الكسب المنخفض الفصوص الجانبية الأعلى. وُتُستخدم خطة إعادة استعمال التردد $\times 7 A$ وفقاً للتوصية ITU-R F.1500.

وبين الشكلان 2 و 3 مثالين لحساب عامل صفيحة منصة محطات HAPS. يعلمات تستند إلى الجدول 3 باستثناء أن كسب الهوائي لدى تغطية منطقة حضرية وكسب الهوائي لدى تغذية منطقة الضواحي مسموح لهما بالاختلاف من الوحدة 10 dB فيما دون إلى القيم الواردة في الجدول 3 دون تغيير.

ويتوقف العدد الإجمالي للهوائيات بوضوح على عرض نطاق آحاد هوائيات؛ وكلما اتسع عرض نطاق الحرمة كلما كان العدد أصغر. ويوضح هذا في الشكل 2. فعدد هوائيات في الصفيحة يحدّد في الحساب بعرض نطاق آحاد هوائيات نظراً لأن الحرزم منفصلة واحدة عن الأخرى بعرض نطاق يبلغ -3 dB من أجل الحصول على التغطية المتجانسة المثلثي. ومن هنا كلما انخفض كسب الهوائي الوحيد كلما أصبح عدد هوائيات أصغر.

وإذا كان جمجم الهوائيات في الصفيحة الكسب ذاته، عندئذ تقريراً نحصل على المعادلة التالية:

$$\text{Number_of_antennas} \approx \frac{1 - \sin(\theta_{elevation})}{1 - \cos\left(\frac{\theta_{beamwidth}}{2}\right)}$$

حيث $\theta_{elevation}$ زاوية الارتفاع الدنيا للصفيحة، $\theta_{beamwidth}$ فتحة الحرمة -3 dB للهوائي الوحيد. ويمكن تبيّن أنه كلما كان كسب الهوائي الوحيد أعلى كلما كان نصف فتحة الحرمة أصغر، ومن ثم يلزم العدد الأكبر للهوائيات بغية توفير تغطية -3 dB . وإذا استعملت هوائيات أقل عدداً، فإن الحرزم المجاورة ستتعرض عندئذ تحت المستوى -3 dB ، وتترتب على ذلك تغطية أسوأ للحافة. وتأتي الأرقام الواردة في الشكل 2 من محاكاة فعلية، ومن ثم فإنها تختلف اختلافاً طفيفاً عن الصيغة الواردة أعلاه.

ويُحسب عامل الصفيحة في الشكل 3 من خلال إضافة جميع المساهمات من بث الفصل الجانبي لهوائيات أخرى بالإضافة إلى مساهمة اتجاه التسديد من الهوائي الموجه نحو المحطة الأرضية للخدمة الثابتة ثم يقسم ذلك على كسب هوائي التسديد. وباستعمال عامل الصفيحة، يمكن حساب كثافة تدفق القدرة من معادلة الهوائي الوحيد (5) من خلال الاستعاضة عن كسب الهوائي الوحيد بكسب الهوائي المضاعف بعامل الصفيحة.

ونظراً لأن عامل الصفيحة المحسوب يبلغ نحو 1,1، فإن ذلك يعني أن الكسب الفعلي للهوائي الوحيد ينبغي أن يكون قرابة $40,4 \text{ dBi}$ أو $11,000$.

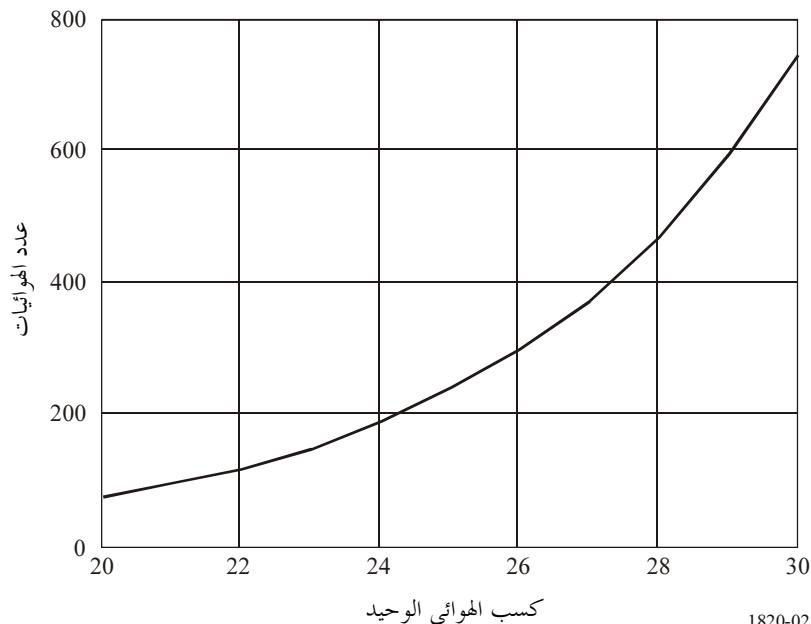
وعلى نحو أكثر تحديداً:

$$(5) \quad \text{Array_factor} = \frac{\sum G_n(\psi_n)}{G_0(0)}$$

حيث $G_0(0)$ يطابق كسب اتجاه التسديد الهوائي المخطة HAPS الموجهة مباشرة نحو محطة الخدمة الثابتة، ومتند n المتبقية على جميع الهوائيات الأخرى في نفس القناة. وكسب الهوائي الخاص بمويات نفس القناة هو كسب الفصوص الجانبية عند الرواية الملائمة.

الشكل 2

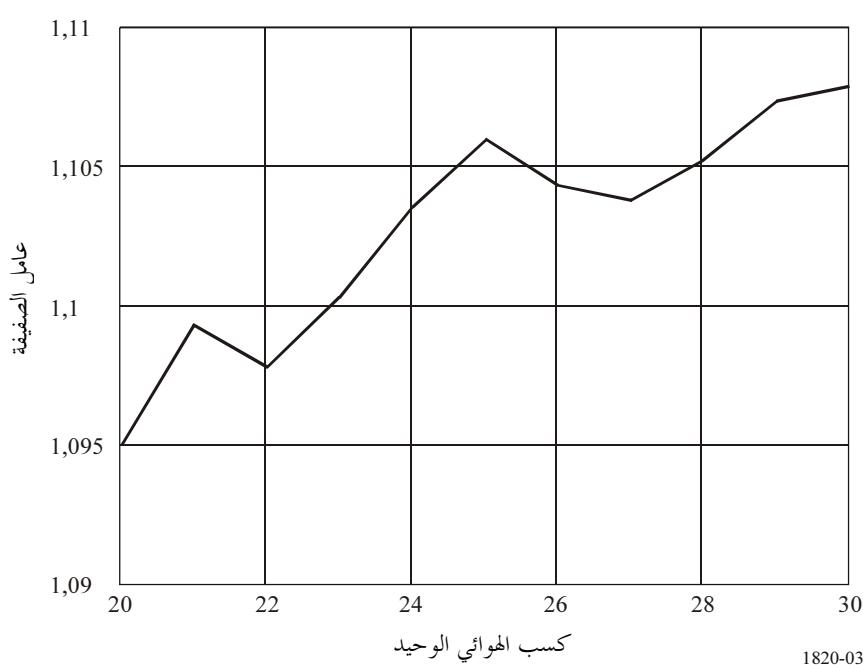
عدد الهوائيات مقابل كسب الهوائي الواحد



1820-02

الشكل 3

عامل الصفيحة مقابل كسب الهوائي الواحد



1820-03

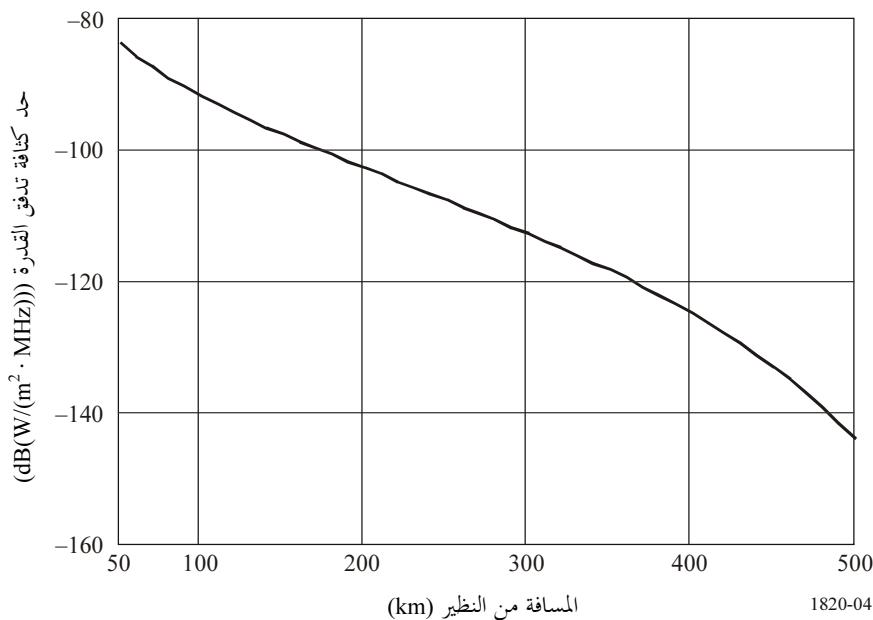
يعكس الشكل 2 حقيقة أنه مع ازدياد كسب هوائيات تغطية المنطقة الحضرية/تغطية منطقة الضواحي، فإن فتحات حزمها تتناقص أيضاً، ومن ثم فإن العدد الإجمالي للحزم يزداد أيضاً بصورة مناظرة مع زيادة ملزمة في قدرة شبكة المنشآت.

وفي الشكل 3 فإن عوامل الصفيحة المحسوبة متجمعة كلها حول 1,1، بغض النظر عن كسب الهوائي الوحيد وهذا أمر معقول نظراً لأن ترتيب إعادة استعمال التردد 7:1 لصفيح الهوائي يقلل إلى أدنى حد التداخل في نفس القناة من الهوائيات المجاورة في نفس القناة. ويزيد عامل الصفيحة كسب هوائي الإرسال بما مقداره 0,4 dB في المعادلة (5).

ويبيّن الشكل 4 حد كثافة تدفق القدرة المحسوبة. وهذا الحد مستمد بصفة أساسية من المعادلة (5) عن طريق استبدال كسب الهوائي الوحيد G_t بكسب هوائي وحيد فعلي على النحو الوارد وصفه في 1. والمسافة بين هوائيات محطات HAPS والمخططة الأرضية للخدمة الثابتة تتحدد من المسافة من النظير بواسطة الهندسة الكروية الملائمة.

الشكل 4

حد كثافة تدفق القدرة مقابل المسافة من النظير لمنصة المخططة HAPS



وفي الحساب المذكور أعلاه، يفترض عرض نطاق إرسال يبلغ 11 MHz وخسارة مشتركة للكبل/المغذي تبلغ 5 dB. وتقع كثافة تدفق القدرة المحسوبة في النطاقين 84–144.2 dB(W/(m² · MHz)) و 144.2 dB(W/(m² · MHz)) للمسافات التي تتراوح بين 50 km و 500 km من النظير، والرقم الأكبر يطابق مسافة تبلغ 50 km من النظير. وينخفض حد كثافة تدفق القدرة إلى دون حد تداخل كثافة تدفق القدرة للخدمة الثابتة عندما يكون أبعد حد لتغطية المخططة HAPS لمنطقة ريفية أكبر من 470 km. وتنقص كثافة تدفق القدرة نفusاناً حاداً عندما تصبح المسافات أكبر من 200 km مما يعني زيادة سريعة في التوهين في الغلاف الجوي. وتبلغ زاوية الارتفاع التي تطابق مسافة 200 km من النظير نحو 5°. ويستند الحساب الوارد أعلاه إلى افتراض أن المخططة الأرضية للخدمة الثابتة المعرضة للتداخل هي على مستوى سطح البحر. وستلتقي المحطات الأرضية للخدمة الثابتة التي ترتفع عن مستوى سطح البحر مسافات تداخل أعلى بسبب انخفاض التوهين في الغلاف الجوي.

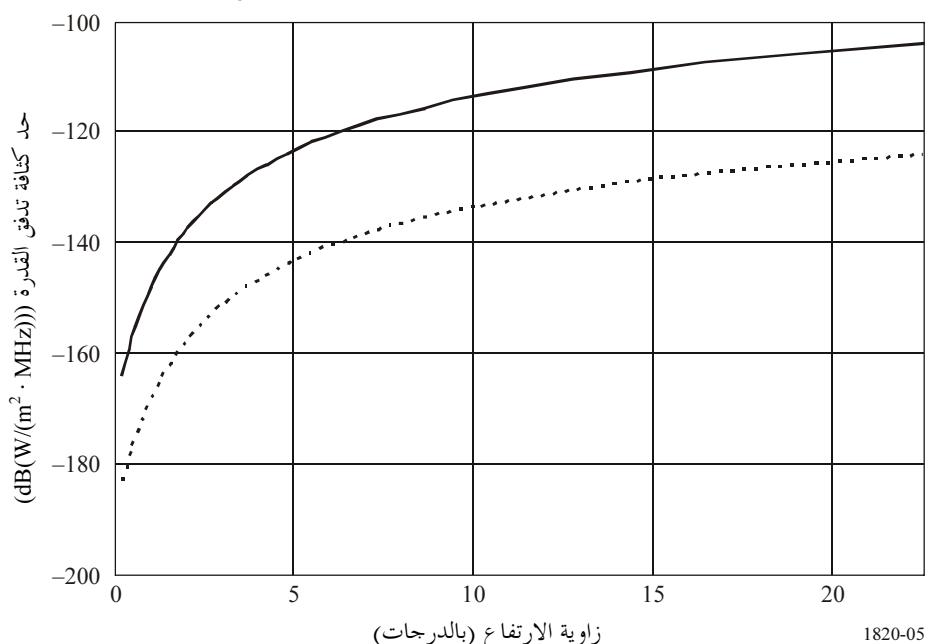
وتتضمن ميزانية وصلة HAPS لتغطية المنطقة الريفية هامشًا لخيوط المطر يبلغ 20 dB؛ ومن ثم يغدو من الممكن استعمال التحكم الآوتوماتي في قدرة الوصلة المابطة من خلال خفض قدرة الإرسال بما مقداره 20 dB في ظروف السماء الصحو من أجل خفض تداخل اتجاه التسديد في محطة الخدمة الثابتة بافتراض أن محطة الخدمة الثابتة موجهة إلى المنصة HAPS. وبإغلاق حزمة تغذية المنطقة الريفية الموجهة مباشرة إلى محطة الخدمة الثابتة، يمكن تحقيق خفض آخر يبلغ 10 dB في مستوى تداخل محور التسديد. ويطلب هذا أن تكون المسافة من محطة الخدمة الثابتة إلى النظير الخاص بمنصة المخططة HAPS أكبر من 260 km. ويمكن لمحطة الخدمة الثابتة أيضاً أن تخفف التداخل من المخططة HAPS من خلال التوجيه بعيداً عن منصة المخططة

HAPS. ونظراً للصغر البالغ لفتحة حزمة هوائي محبطة الخدمة الثابتة ($<1^{\circ}$), فإن هذا أمر ممكن التحقيق مع أن المحفظة على محطة المنصة HAPS أيسر بكثير من المحفظة على السائل المستقر بالنسبة إلى الأرض إذا وُجّه هوائي الخدمة الثابتة توجيهها قريباً للغاية من الموقع الاسمي للمحبطة HAPS. إلا أن هوائي الخدمة الثابتة يسلّد عادةً أفقياً نحو هوائي خدمة ثابتة بعيد آخر، في حين تبلغ زاوية الارتفاع الدنيا لهوائي منصة المحبطة HAPS نحو 4° , ومن ثم فإن الاختلاف في زوايا الارتفاع بين هوائي المحبطة HAPS المسبيبة للتداخل وهوائي الخدمة الثابتة وحده يمكن أن يوفر على الأقل خفضاً قدره 25 dB في الإشارة المسبيبة للتداخل. كما يساعد التقسيبي البصري من قبَل هوائي الخدمة الثابتة أيضاً في زيادة خفض التداخل المنحرف عن محور التسديد.

ويصف المنحني الكامل غير المتقطع الوارد في الشكل 5 حد كثافة تدفق القدرة المحسوب كدالة لزاوية ارتفاع منصة المحبطة HAPS منظوراً إليه من محبطة الخدمة الثابتة. وبين المنحني المنقط الحد ذاته بعد طرح هامش توهين المطر البالغ 20 dB. ويلاحظ أن حد كثافة تدفق القدرة المحسوب (20 dB) مستويٌ إلى حد ما بالنسبة لزوايا الارتفاع التي تزيد على 13° , وبهبط على نحو حد عند زوايا الارتفاع الأدنى من 3° .

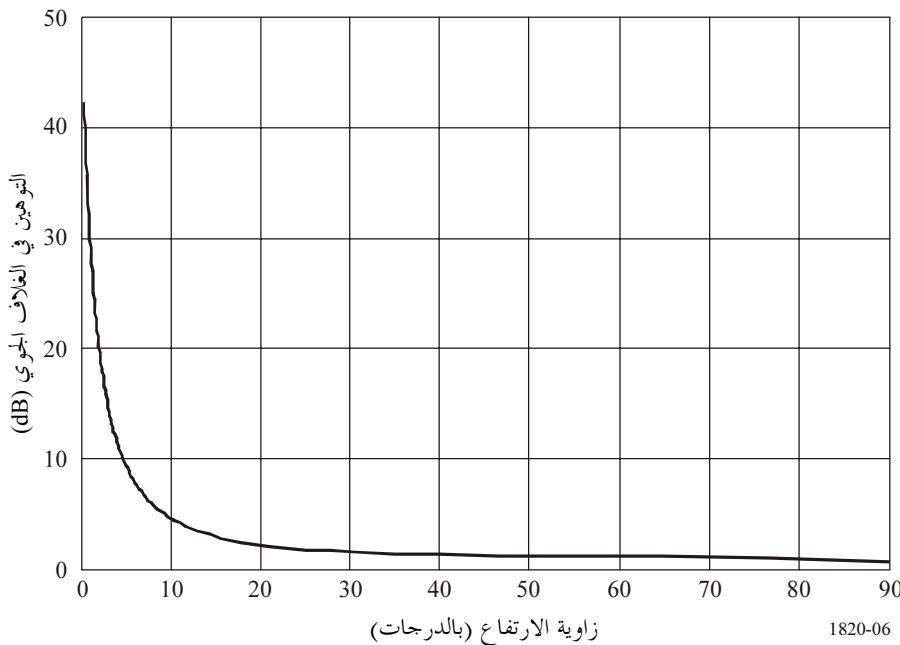
الشكل 5

حد كثافة تدفق القدرة مقابل زاوية الارتفاع



الشكل 6

التوهين في الغلاف الجوي مقابل زاوية الارتفاع



ويصف الشكل 6 اختلاف توهين الانتشار الأدنى بسبب الغازات في الغلاف الجوي في النطاق GHz 48,2-47,2 كدالة لزاوية ارتفاع منصة المخطة HAPS منظوراً إليها من محطة الخدمة الثابتة، وفقاً للتوصية ITU-R F.1501. وبين الشكل أن التوهين في الغلاف الجوي يظل صغيراً ($0,57 \text{ dB}$ عند 90° و $1,9 \text{ dB}$ عند $22,5^\circ$ أو $\sim 50 \text{ km}$ من النظير)، حتى تُبطّل زاوية الارتفاع إلى ما دون 13° (التوهين $= 3,4 \text{ dB}$ ، المسافة $\sim 90 \text{ km}$ من النظير)، وهي نقطة يزداد فيها التوهين زيادةً أسيّة تقرّباً ويصل إلى قيمة $42,2 \text{ dB}$ عند $0,154^\circ$ (زهاي مسافة 500 km من النظير). وعند 3° ($\sim 280 \text{ km}$ من النظير)، يبلغ التوهين في الغلاف الجوي $13,9 \text{ dB}$. ويلاحظ أن التوهين في الغلاف الجوي يتراقص بسرعة مع ارتفاع المخطة الأرضية وفي الارتفاع الذي يزيد على 10 km يختلف التوهين في الغلاف الجوي من $0,47 \text{ dB}$ إلى $1,22 \text{ dB}$ بين 76 km و 200 km (من النظير).

3 الحد المقترن لكثافة تدفق القدرة لمحطات HAPS عند الحدود الدولية من أجل حماية الخدمة الثابتة

يُقترح بالاستناد إلى نتائج هذه الدراسة أنه لأغراض حماية المحطات الأرضية للخدمة الثابتة في الإدارات المجاورة من التدخل في نفس القناة، ينبغي ألا تتجاوز المخطة HAPS العاملة في نطاقي التردد GHz 47,5-47,2 و GHz 48,2-47,9 كثافة تدفق القدرة التالية في نفس القناة عند سطح الأرض إلا إذا تم الحصول على موافقة صريحة من الإدارة المتأثرة وقت تبليغ المخطة HAPS:

- $-141 \text{ dB(W/(m}^2 \cdot \text{MHz})}$ for $0^\circ \leq \theta \leq 3^\circ$
- $-141 + 2,0(\theta - 3) \text{ dB(W/(m}^2 \cdot \text{MHz})}$ for $3^\circ < \theta \leq 13^\circ$
- $-121 \text{ dB(W/(m}^2 \cdot \text{MHz})}$ for $13^\circ < \theta \leq 90^\circ$

حيث θ زاوية الوصول فوق المستوى الأفقي للأرض.

وإن الأساس المنطقي لانتقاء زاوية مدى وصول أصغر من 3° هو وجود أرجحية لأن يتلقى هوائي الخدمة الثابتة تداخلاً من محور تسديد منصة HAPS، أو بقرب هذا المحور. ومن ثم فإن الحماية الكاملة لازمة. وبالنسبة لزوايا الوصول التي تبلغ 13° أو أكثر، من غير المرجح إلى حد كبير أن يحدث تداخل من محور التسديد، ومن ثم يفترض خفض قدره 20 dB لكسب هوائي الخدمة الثابتة من أجل خفض متطلبات حماية كثافة تدفق القدرة من المخطة HAPS.