

التوصية ITU-R M.1828

**المتطلبات التقنية والتشغيلية لمحطات الطائرات في الخدمة المتنقلة للطيران
المقتصرة على إرسالات القياس عن بعد لاختبار الطيران
في النطاقات حوالي 5 GHz**

(2007)

مجال التطبيق

تقدّم هذه التوصية المتطلبات التقنية والتشغيلية لمحطات الطائرات في الخدمة المتنقلة للطيران المقتصرة على إرسالات القياس عن بعد لاختبار الطيران. وينبغي للإدارات أن تستعمل هذه المتطلبات كإرشادات تقنية من أجل تحديد متطلبات مطابقة محطات الطائرات لاستعمالها على الصعيد العالمي.

إن جمعية الاتصالات الراديوية للاتحاد الدولي للاتصالات،

إذ تضع في اعتبارها

- (أ) أن عدة خدمات متنقلة للطيران (AMS) مختلفة تقنياً وتشغيلياً ومقتصرة على إرسالات أنظمة القياس عن بعد في شبكات اختبار الطيران قد صُممـت ليبدأ تشغيلها في المستقبل القريب؛
- (ب) أن تشغيل محطة طائرة يخضع عادةً لعدد من القواعد والتنظيمات الوطنية والدولية ومنها المطابقة الواجبة للمعايير التقنية والمتطلبات التشغيلية المتفق عليها؛
- (ج) أن هناك حاجة إلى تحديد المتطلبات التقنية والتشغيلية من أجل اختبار مطابقة محطات الطائرات؛
- (د) أن تحديد المتطلبات التقنية والتشغيلية لمحطات الطائرات سيوضع أساساً تقنياً مشتركاً لتسهيل اختبار مطابقة محطة الطائرة الذي تقوم به مختلف السلطات الوطنية والدولية ولتطوير ترتيبات الاعتراف المتبادل الخاصة بمطابقة محطات الطائرات؛
- (هـ) أن المتطلبات التقنية والتشغيلية تحتاج إلى تحقيق توازن مقبول بين تعقيد التجهيزات الراديوية وضرورة الاستعمال الفعال لطيف التردد الراديوي،

وإذ تضع في اعتبارها أيضاً

- (أ) وجود توزيعات لخدمة الملاحة الراديوية للطيران والخدمة الثابتة الساتلية (أرض-فضاء) والخدمة المتنقلة على أساس أولي في نطاق التردد 150-250 MHz؟

- (ب) شرط تأمين حماية كاملة لجميع الخدمات الأولية في النطاق 030-250 MHz؟
- (ج) أن المؤتمر العالمي للاتصالات الراديوية لعام 2003 اعتمد القرار 229 الذي يضع أحكام استعمال النطاق 250-5 MHz للخدمة المتنقلة من أجل تنفيذ أنظمة نفاذ لاسلكية (WAS) بما فيها شبكات منطقة محلية راديوية (RLAN)؟
- (د) أن تحديد قطاع الاتصالات الراديوية في الاتحاد للمتطلبات التقنية والتشغيلية لمحطات الطائرات التي تعمل في النطاق 030-250 MHz ينبغي أن يمنع التداخل غير المقبول في الخدمات الأخرى؟
- (هـ) ضرورة إمكانية قياس الخصائص التقنية والتشغيلية والتحكم بها بصورة مستمرة ودقيقة؟

- و) أن النطاق 5 150-5 030 MHz موزع على خدمة الملاحة الراديوية للطيران على أساس أولي؛
- ز) إمكانية حماية نظام الهبوط بالموجات الصغرية (MLS) من خلال تطبيق مسافة تباعد مناسبة بين المرسلات المشعة للخدمة المتنقلة للطيران (AMS) لدعم مستقبلات القياس عن بعد والنظام MLS؛
- ح) أن قطاع الاتصالات الراديوية في الاتحاد بقصد تطوير مواد إرشادية بشأن تطبيق المنهجية التي يرد وصفها في التوصية ITU-R M.1829،
- وإذ تدرك
- أ) أنه يتعين استخدام النطاق 5 150-5 030 MHz من أجل تشغيل النظام المعاري الدولي للهبوط بالموجات الصغرية (MLS) للاقتراب والهبوط الدقيقين؛ وتتمتع متطلبات هذا النظام بالأولوية على الاستعمالات الأخرى لهذا النطاق وفقاً للرقم 444.5 من لوائح الرadio،
- توصي
- 1 أن تستعمل الإدارات المتطلبات التقنية والتشغيلية لمحطات الطائرات للخدمة المتنقلة للطيران (AMS) المقتصرة على إرسالات القياس عن بعد لاختبار الطيران العاملة في النطاق 5 GHz والواردة في الملحقين 1 و 2 كخطوط توجيهية من شأنها تسهيل المواءمة مع الخدمات الأخرى؛
- 2 أن يستعمل الطيف غير المتراكب في جميع محطات طائرات الخدمة AMS المقتصرة على إرسالات القياس عن بعد لاختبار الطيران والتي ترسل بالتعاون داخل شبكة AMS واحدة.

الملحق 1

**المطالبات التقنية والتشغيلية لمحطات طائرات الخدمة المتنقلة للطيران
المقتصرة على إرسالات نظام القياس عن بعد في شبكات اختبار الطيران
في النطاقات حوالي 5 GHz**

الجزء A

المطالبات الرئيسية المتعلقة بحماية شبكات الخدمة الثابتة الساتلية في النطاق 5 250-5 091

ينبغي تصميم محطة طائرة لخدمة AMS في النطاق 5 250-5 091 MHz على نحو تتحدد فيه كثافة تدفق قدرة مرسل طائرة واحدة بالقدر $-138 \text{ dB}(\text{W}/(\text{m}^2 \cdot 1.23 \text{ MHz}))$ في المدار الساتلي للخدمة الثابتة الساتلية للمركبة الفضائية التي تستعمل هوائيات استقبال بتغطية كاملة للأرض.

وأقصى محصلة سوية تداخل مسموح بها قدرها $\Delta T_s/T_s = 1\%$ في دخل المستقبل هي:

$$I_{Agg-Rec} = KTB - 20 \text{ dB} = -160.3 \text{ dB}(\text{W}/1.23 \text{ MHz})$$

حيث:

- K : ثابت بولتزمان ($1,38 \text{ e-23}$)
- T : مثل درجة حرارة ضوباء المستقبل: K 550
- B : عرض نطاق المستقبل: MHz 1,23

وبالتالي تكون سوية كثافة تدفق القدرة (pdf) القصوى في دخل هوائي المستقبل الساتلي التي ينتجها مرسيل واحد AMT هي:

$$\begin{aligned} pdf_{Max} &= I_{Agg-Rec} - Gr + L_{Feed} + L_p - 10 \log_{10}(21) + 10 \log\left(\frac{4\pi}{\lambda^2}\right) \\ &= -160,3 - 4 + 2,9 + 1 - 13,2 + 35,6 \\ &= -138 \text{ dBW} / (\text{m}^2 \times 1,23 \text{ MHz}) \end{aligned}$$

حيث:

G_r : كسب هوائي مستقبل الخدمة الثابتة الساتلية

21: أقصى عدد محطات AMT ترسل بالتعاون في عرض نطاق مستقبل الخدمة الثابتة الساتلية

الملاحظة 1 - يمكن الحصول على الحد المذكور آنفًا والمتصل بالكثافة pdf في إطار ظروف الانتشار في الفضاء الحر.

الملاحظة 2 - يمكن استنتاج قناع قدرة e.i.r.p. من قيمة الكثافة pdf المذكورة سابقاً باتباع الطريقة الواردة في الجزء A من الملحق 2. كما يمكن استخدام قناع القدرة e.i.r.p. المبسط الناتج.

الملاحظة 3 - يعاد الحد المذكور آنفًا $\text{dB(W/(m}^2 \cdot \text{Hz})) = 198,9$.

الملاحظة 4 - يقوم حد الكثافة pdf المحدد في هذا القسم على أساس ضمان ألا تتجاوز الزيادة في حرارة ضوباء سائل الخدمة الثابتة الساتلية ($\Delta T_{sat}/T_{sat}$) الناجم عن تشغيل القياس AMT النسبة 1%. ويفترض المنهج 21 مرسلًا AMT بالقناة المشتركة تعمل في نفس الوقت داخل مجال رؤية الساتل FSS.

الجزء B

المطلبات الرئيسية المتعلقة بحماية الخدمة المتنقلة في النطاق MHz 5 250-5 150

لا تشمل المطلبات الرئيسية التالية إلا إرشادات تقنية.

وي ينبغي ألا تتجاوز أقصى كثافة pdf تنتجها عند سطح الأرض محطة طائرة لنظام خدمة AMS مقتصرة على إرسالات القياس عن بعد لشبكة اختبار الطيران في النطاق MHz 5 250-5 150 القيمة $-G_r(\theta) \text{ dB(W/(m}^2 \cdot 20 \text{ MHz})) = 79,4$.

ويمكن للإدارات أن تختار في الخدمة AMS تطبيق مطلوبات تقنية وتشغيلية مختلفة أكثر صرامة من المطلوبات المذكورة في هذا القسم من أجل حماية الخدمة المتنقلة. وقد يتطلب ذلك مزيداً من الدراسة في حال استعمال معلمات مختلفة عن تلك المفترضة في إعداد هذه الإرشادات.

ويمثل $G_r(\theta)$ مخطط إشعاع هوائي مستقبل الخدمة المتنقلة مقابل زاوية ارتفاع θ ويتحدد كالتالي:

مخطط إشعاع هوائي ارتفاع نظام النفاذ اللاسلكي

الكسب (dBi)	زاوية الارتفاع، θ (بالدرجات)
4	$45 < \theta \leq 90$
3	$35 < \theta \leq 45$
0	$0 < \theta \leq 35$
1	$15 < \theta \leq 0$
4	$30 < \theta \leq 15$
6	$60 < \theta \leq 30$
5	$90 < \theta \leq 60$

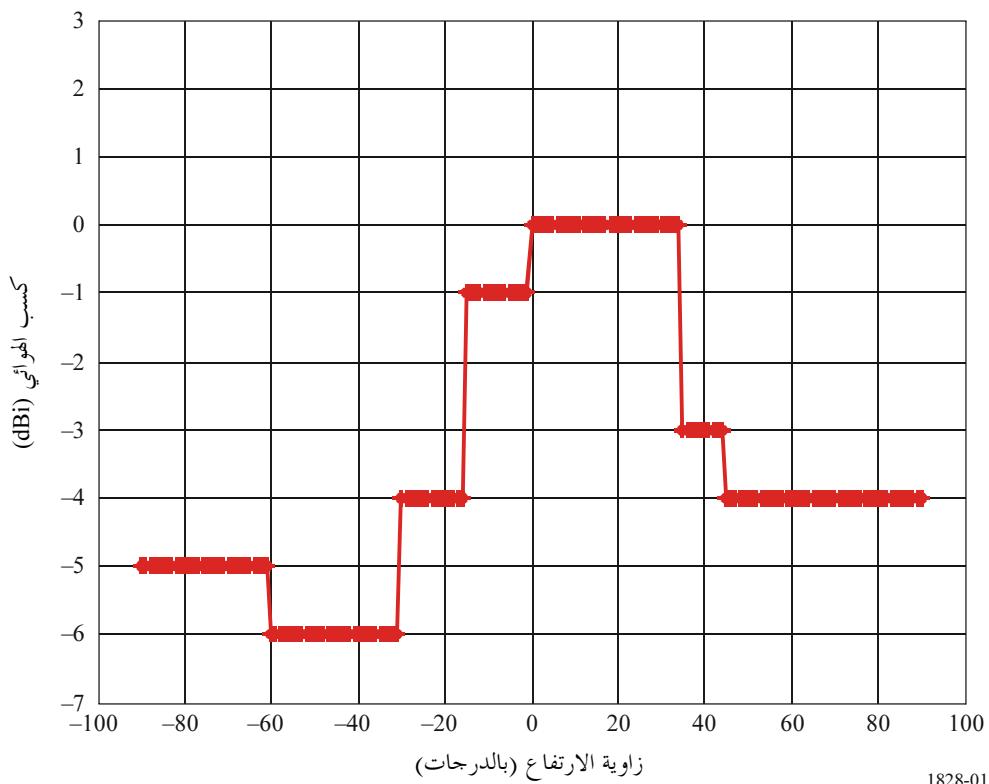
حيث:

الكسب نسبة إلى هوائي متوازي $G_r(\theta)$ (dBi)

القيمة المطلقة لزاوية الارتفاع نسبة إلى زاوية الكسب الأقصى (بالدرجات)

الشكل 1

مخطط إشعاع مستقبل الخدمة المتنقلة



1828-01

الملاحظة 5 – تتعلق الحدود المذكورة آنفاً بالكتافة pfd وزوايا الوصول التي يمكن الحصول عليها في ظروف الانتشار في الفضاء الحر.

الملاحظة 6 - يمكن استنتاج قناع قدرة e.i.r.p من قناع الكثافة pfd المذكور آنفًا باتباع الطريقة الواردة في الجزء B من الملحق 2. كما يمكن استخدام قناع القدرة e.i.r.p المبسط الناتج.

الجزء C

المطالبات الرئيسية المتعلقة بحماية الخدمة المتنقلة للطيران (تسخير) AM(R)S في النطاق MHz 5 150-5 091

خصائص مستقبل الخدمة AM(R)S القائمة على المعيار IEEE 802.16e وتوصيات قطاع الاتصالات الراديوية المأهولة في الاعتبار في دراسة التقاسم هذه، هي التالية:

- معايير الحماية: نسبة التداخل إلى الضوضاء (I/N) البالغة -6 dB كما تحددها التوصية ITU-R M.1739 والتي تقابل خفض مدى بنسبة 65% .
- عامل ضوضاء المستقبل: 10 dB .
- الخسارة الناجمة عن التنفيذ: 5 dB .
- الخسارة الناجمة عن البناء: 0 dB (استعمال خارجي).
- عرض نطاق المستقبل: 20 MHz .
- مخطط إشعاع هوائي: يؤخذ مخطط إشعاع كسب هوائي مستقبل الخدمة AM(R)S مقابل زاوية الارتفاع المستخدم في الدراسة من التوصية ITU-R F.1336-1 ويظهر في الشكل 2. ويفترض أن يكون كسب الذروة $.dBi 6$.

وينبغي ألا تتجاوز أقصى كثافة pfd تتوجهها عند سطح الأرض إرسالات محطات طائرات في نظام خدمة AMS مقتصرة على إرسالات القياس عن بعد لشبكة اختبار الطيران في النطاق MHz 5 150-5 091 القيمة $-89,4 \text{ dB}(W/(m}^2 \cdot 20 \text{ MHz})$.

و($G_r(\theta)$) هو مخطط إشعاع هوائي مستقبل الخدمة المتنقلة مقابل زاوية الارتفاع θ ويتحدد كالتالي:

$$G_r(\theta) = \max[G_1(\theta), G_2(\theta)]$$

$$G_1(\theta) = 6 - 12 \left(\frac{\theta}{27} \right)^2$$

$$G_2(\theta) = -6 + 10 \log \left[\left(\max \left\{ \frac{|\theta|}{27}, 1 \right\} \right)^{-1,5} + 0,7 \right]$$

حيث:

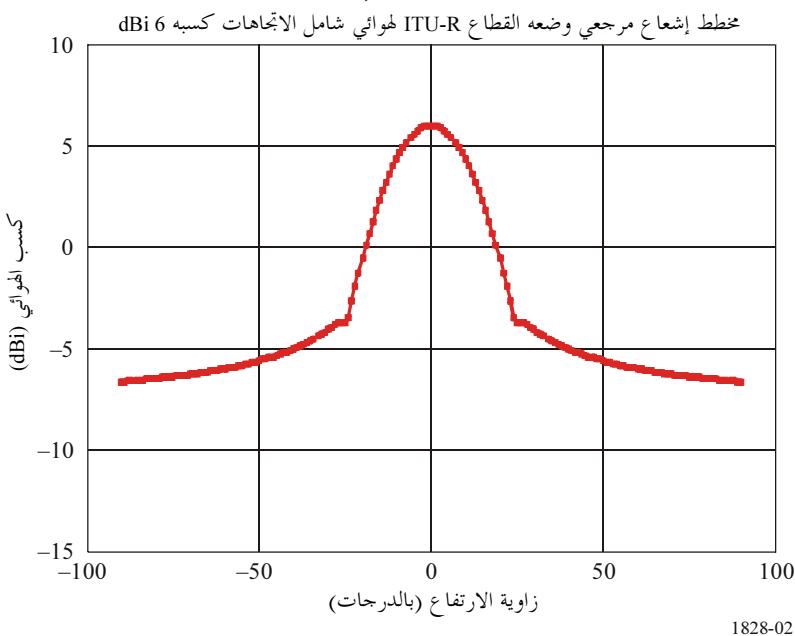
$G(\theta)$: الكسب نسبة إلى هوائي متناه (dBi)

θ : القيمة المطلقة لزاوية الارتفاع (بالدرجات)

وقيم الكثافة pfd وقناع القدرة EIRP الناتج مؤقتة، ولا بد من التثبت منها عند تطوير الخدمة AM(R)S بصورة أكمل.

الشكل 2

منطـلـق إـشـاعـاـع هـوـائـي مـسـتـقـبـل الخـدـمـة S AM(R)S



الملاحظة 7 – تتعلق الحدود المذكورة آنفًا بالكثافة pfd وزوايا الوصول التي يمكن الحصول عليها في ظروف الانتشار في الفضاء الحر.

الملاحظة 8 – يمكن استنتاج قناع قدرة e.i.r.p. من قناع الكثافة pfd المذكور آنفًا باتباع الطريقة الواردة في الجزء B من الملحق 2. كما يمكن استخدام قناع القدرة e.i.r.p. المبسط الناتج.

الجزء D

المـتـطلـبات الرـئـيسـية المـتـعلـقـة بـحـمـاـيـة خـدـمـة الـمـلاـحة الـرـادـيوـيـة لـلـطـيـران العـامـلـة فـي النـاطـق MHz 5 150-5 030

عند إجراء تنسيق ثنائي للأطراف بين إدارات تشغيل أنظمة هبوط بالموجات الصغرية وإدارات تشغيل أنظمة AMT، قد تكون توصية قطاع الاتصالات الراديوية بالاتحاد المذكورة في الفقرة ح) من إذ تضع في اعتبارها أيضًا مفيدة في المناوشات الثنائية.

الجزء E

المـتـطلـيات الرـئـيسـية المـتـعلـقـة بـحـمـاـيـة تـطـبـيقـ أـمـنـ الطـيـران فـي النـاطـق MHz 5 150-5 091

بيّنت الدراسات أن تطبيق أمن الطيران في الخدمة المتنقلة للطيران ((AMS(AS)) وتطبيق القياس عن بعد في الخدمة المتنقلة للطيران ((AMS(AMT)) عندما لا يعملا بترددات متراكبة، فإن موافمة التردد تتحقق ولا حاجة عندئذٍ إلى متطلبات أساسية لحماية التطبيق ((AMS(AS)).

غير أن التشغيل بالتردد المتراكب يتطلب مزيدًا من الدراسة.

الملحق 2

استنتاج قناع القدرة e.i.r.p. استناداً إلى حد الكثافة pfd

الجزء A

استنتاج النصف العلوي من قناع القدرة e.i.r.p. استناداً إلى حدود الكثافة pfd

عند اختبار تجهيزات الخدمة AMS المقتصرة على إرسالات القياس عن بعد لاختبار الطيران بمد夫 تحديد مدى استيفائه لحدود كثافة pfd معينة مثل تلك المذكورة في الجزء A من الملحق 1، يُستحسن تحديد قناع مكافئ لقدرة e.i.r.p. يمكن استخدامه لأغراض الاختبار.

ويُستخدم حد الكثافة pfd في التحديد الحسابي للنصف العلوي من قناع القدرة e.i.r.p. أي (H, θ) للقدرة e.i.r.p.، حيث θ هي الزاوية فوق المستوى الأفقي المحلي، و H هو ارتفاع الطائرة. ويتم هذا التحويل على مرحلتين. تتحول الزاوية θ أولاً إلى زاوية مكافئة تحت المستوى الأفقي للساتل γ . ثم يتحدد طول مسیر الانتشار للزاوية فوق المستوى الأفقي θ ويُستعمل لحساب خسارة الانتشار للمسير والقدرة e.i.r.p. الناتجة.

المرحلة 1: حساب زاوية تحت المستوى الأفقي للساتل (بالدرجات)، γ ، استناداً إلى θ و H :

$$\gamma = \arccos \left(\frac{\cos(\theta)}{(R_e + H_{Sat})} \right)$$

حيث:

θ : زاوية فوق المستوى الأفقي لمحطات الطائرة

R_e : نصف قطر الأرض (km 6 378)

H : ارتفاع الطائرة (km)

H_{Sat} : ارتفاع ساتل الخدمة الثابتة الساتلية (km)

γ : زاوية تحت المستوى الأفقي للساتل.

المرحلة 2: حساب قيمة القدرة e.i.r.p. استناداً إلى حد الكثافة pfd:

$$d = \left[(R_e + H)^2 + (R_e + H_{sat})^2 - 2(R_e + H)(R_e + H_{sat})\cos(\gamma - \theta) \right]^{1/2}$$

$$e.i.r.p.(\theta, H) = pfd + 10 \log_{10}(4 \pi d^2) + 60$$

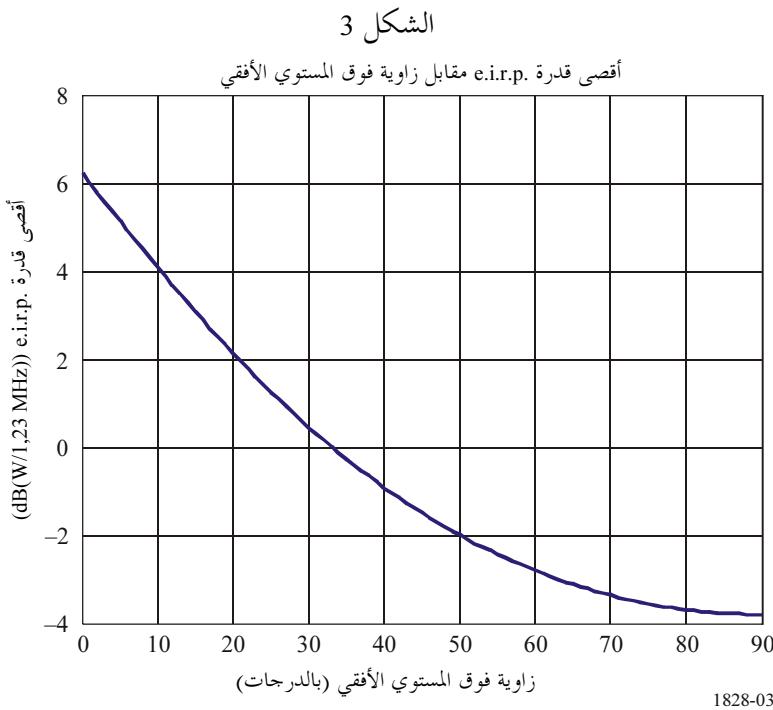
حيث:

d : المسافة الفاصلة بين محطات الطائرات والنقطة المعنية على سطح الأرض (km)

pfd : حد الكثافة (dB(W/(m² · MHz)))

$e.i.r.p.$: (dB(W/MHz))

ويبين الشكل 3 هذه الوظيفة في طائرة على ارتفاع km 12 استناداً إلى حد كثافة pfd ينص عليه الجزء A من الملحق 1. وفي هذا المثال ارتفاع الساتل H_{sat} هو km 1 414



الجزء B

استنتاج النصف السفلي من قناع القدرة e.i.r.p. استناداً إلى حد الكثافة pfd

عند اختبار تجهيزات الخدمة AMS المقتصرة على إرسالات القياس عن بعد لاختبار الطيران بهدف تحديد مدى استيفائه لحدود كثافة pfd معينة مثل تلك المذكورة في الجزء B من الملحق 1، يُستحسن تحديد قناع مكافئ لقدرة e.i.r.p. يمكن استخدامه لأغراض الاختبار.

ويُستخدم حد الكثافة pfd في تحديد قناع القدرة e.i.r.p. حسائياً أي (γ)، حيث γ هي الزاوية تحت المستوى الأفقي الخلبي H هو ارتفاع الطائرة. ويتم هذا التحويل على مرحلتين. تحويل الزاوية γ أولاً إلى زاوية وصول مكافئة، θ . ثم يتحدد طول مسیر الانتشار لزاوية الوصول θ ، ويُستخدم في حساب خسارة الانتشار للمسير والقدرة e.i.r.p. الناتجة.

المراحل 1: حساب زاوية الوصول، θ ، بالدرجات استناداً إلى γ و H :

$$\theta = \arccos((R_e + H) \cos(\gamma)/R_e)$$

حيث:

- θ : زاوية الوصول
- R_e : نصف قطر الأرض (km 6 378)
- H : ارتفاع الطائرة (km)
- γ : زاوية تحت المستوى الأفقي.

الملاحظة 1 – إذا كانت زاوية قوس جيب التمام أكبر من 1، لا يتقاطع مسیر الانتشار في اتجاه الزاوية γ مع الأرض. وفي هذه الحالة التي تحدث لقيم زاوية تقارب $3,5^{\circ}$ أو أقل، فإن قيمة الزاوية θ لا تكون موجودة وبذلك لا تتحدد قيمة قناع الكثافة pfd.

المرحلة 2: حساب القيمة e.i.r.p. استناداً إلى حد الكثافة pfd المحدد:

$$d = (R_e^2 + (R_e + H)^2 - 2 R_e(R_e + H) \cos(\gamma - \theta))^{1/2}$$

$$\text{e.i.r.p.}(\gamma, H) = \text{pf}d + 10 \log_{10}(4\pi d^2) + 60$$

حيث:

d : المسافة الفاصلة بين محطات الطائرات والنقطة المعنية على سطح الأرض (km)

حد الكثافة (dB(W/(m² · MHz))) : pf_d

.(dB(W/MHz)) : e.i.r.p.

ويبين الشكل 4 هذه الوظيفة لطائرات على ارتفاعات مختلفة استناداً إلى حد الكثافة pf_d الذي ينص عليه الجزء B من الملحق 1.

الشكل 4

