

التقرير ITU-R F.2106

تطبيقات الخدمة الثابتة التي تستعمل وصلات بصرية في الفضاء الحر

(ITU-R 237/9)

(2007)

مجال التطبيق

يقدم هذا التقرير ردًا على المسألة 237/9 ITU-R المتعلقة بالوصلات البصرية في الفضاء الحر (FSOL) لأغراض تطبيقات الخدمة الثابتة.

وتعرض الفقرات التالية خصائص التجهيزات والتطبيقات الممكنة للخدمة الثابتة وكذلك الجوانب التقنية والتشغيلية للإرسال البصري في الفضاء الحر (انظر الملاحظتين 1 و 2).

الملاحظة 1 - يرتكز الإرسال في الفضاء الحر موضوع هذا التقرير على الاستعمال في الحالء.

الملاحظة 2 - إن التوصيل البصري في الفضاء الحر بين محطة مركبة ومطاريف متنقلة/جواة يشكل شبكة محلية لا سلكية تقع خارج نطاق تطبيق هذا التقرير الذي يغطي مع ذلك الوصلات الثابتة بين المحطات المركبة.

المختصرات

AAC: التحكم الآوتوماتي في التوهين

APD: ثنائي المساري ضوئي متسلسل

FSO: نظام بصري في الفضاء الحر (لا سلكي)

LD: ثنائي المساري ليزري

المراجع

التوصيات الصادرة عن قطاع الاتصالات الراديوية في الاتحاد الدولي للاتصالات

التوصية ITU-R F.1668 - أهداف الأداء من حيث الأخطاء للوصلات اللاسلكية الرقمية الثابتة الحقيقة المستخدمة في مسارات ووصلات مرجعية افتراضية بطول km 27 500

التوصية ITU-R F.1703 - أهداف التيسير للوصلات اللاسلكية الثابتة الرقمية الحقيقة المستخدمة في مسارات ووصلات مرجعية افتراضية يبلغ طولها km 27 500

التوصية ITU-R P.1814 - طائق التنبؤ المطلوبة لتصميم الوصلات البصرية للأرض في الفضاء الحر

التوصية ITU-R P.1817 - معطيات الانتشار المطلوبة لتصميم الوصلات البصرية للأرض في الفضاء الحر

التوصيات الصادرة عن قطاع تقدير الاتصالات في الاتحاد الدولي للاتصالات

التوصية ITU-T G.640 - السطوح البيانية المشتركة في الموقع والمتوازنة طوليًّا لأنظمة البصرية في الفضاء الحر

التوصية ITU-T G.692 - السطوح البيانية البصرية لأنظمة متعددة القنوات مع مكبرات بصرية.

1 مقدمة

- أصبحت الوصلات البصرية في الفضاء الحر (FSOL) مؤخراً وسيط نقل جذاباً في التطبيقات الثابتة قصيرة المدى. ومن مزاياها:
- تيسير الإرسال عريض النطاق؛
- صغر حجم تجهيزات الإرسال/الاستقبال؛
- قلة الحاجة إلى التنسيق من أجل تجنب التداخل بين الوصلات FSOL.

وحرصاً على توسيع تطبيقات هذه الوصلات (FSOL) حالياً ومستقبلاً، لا بد من تناول جوانبها التقنية والتشغيلية بالدراسة من خلال تخيلات نظرية ومقاربات تجريبية على حد سواء كما يرد في هذا التقرير.

2 وصف تشكيلة النظام والمعلمات الأساسية

1.2 مقدمة

1.1.2 جهة المرسل

1.1.1.2 منطقة الإرسال، E_a

منطقة الإرسال، E_a ، هي مساحة نافذة الإرسال وتقدر بالأمتار المربعة (m^2).

ومنطقة الإرسال معلمة تستخدم في تحديد صنف سلامة الليزر.

2.1.1.2 قدرة الإرسال، E_p

قدرة الإرسال، E_p ، هي القدرة المرسلة في منطقة الإرسال، E_a ، وتقدر إما بالوحدات dBm أو بالوحدات mW. وهي إحدى المعلمتين المستخدمتين في تحديد صنف سلامة الليزر وفي حساب هامش حماية الوصلة. وينبغي إجراء قياسات القدرة خارج نظام الإرسال البصري في الفضاء الحر، وأقرب ما يمكن من نوافذ الإرسال البصري في الفضاء الحر (FSO). وتُحرر القياسات إن أمكن بإرسال "0" و "1" بنفس درجة احتمال ظهورهما. والقدرة هي متوسط قيمة أعلى قيمة (البتة "1") وأقل قيمة (البتة "0").

ومن الضروري لأغراض السلامة تحديد دقة قياسات القدرة، مثال: $E_p = 10 \text{ dBm} \pm 1 \text{ dB}$.

ولأغراض السلامة أيضاً، وإذا كان المطراف مزوداً بتسوية تبعد أتوماتية تتحدد قدرة الإرسال بأقل قيمة تبعد، وتكون أقصى قدرة إرسال في المطراف ذي التحكم الآلي في قدرة الإرسال (ATPC) هي الحد الأقصى لقيمة قدرة الإرسال.

وفيمما يتعلق بالمطارات ذات النظام متعدد الحزم يستحسن الإشارة إلى قدرة الإرسال في كل منطقة إرسال وفي إجمالي القدرة (مجموع الحزم W mW). والقدرة الكلية للإرسال هي القدرة E_p لكل مطراف إرسال عند تقارب جميع الحزم، وتستخدم هذه المعلمة لأغراض السلامة. كما يستحسن الإشارة إلى المسافة الفاصلة بين منطقتين E_a وتباعد الحزم.

وفيما يتعلق بالمطارات ذات الموزع البصري ثلاثي الأبعاد وللتوصيل إلى مصدر كبير التوسيع من أجل إتاحة سوية عالية من فعالية الإرسال مع منطقة توزيع مضبوطة وزيادة فعالية الإرسال مع تشكيلة من الصنف 1 (طبقاً للمعيار IEC 60825-1 [3]), ينبغي الإشارة إلى القدرة E_p للمنطقة E_a .

3.1.1.2 تباعد الحزم، B_d أو θ

تباعد الحزم، B_d ، هو أعلى قيمة لزاوية المحصورة بين المحور المركزي للحزمة الذي يقابل أعلى كثافة قدرة وبين الاتجاه الذي يقابل كثافة قدرة أقل بمقدار 3 dB.

و هذه القيمة هامة لتحديد صنف سلامة الليزر وفي حساب هامش حماية الوصلة. وتقدر القيمة بنصف زاوية أو زاوية كاملة، لكن ينبغي تحديد ذلك في جميع الأحوال. وتقدر الوحدة عادة بـ الميليراديان (mrad). وفي حالة تسوية التباعد ينبغي بيان القيمتين القصوى والدنيا.

4.1.1.2 طول الموجة، W_a أو λ

طول الموجة W_a أو λ هو طول الموجة المركزية وعرضها الكامل على نصف الارتفاع (FWHM). وقيمة طول الموجة المركزية هام أيضاً لحساب صنف سلامة الليزر. وتقدر الوحدة بالنانومتر (مثل: $\lambda = 2 \pm 849$ nm).

وفي حالة إرسال متعدد بتقسيم طول الموجة (WDM) قد يكون من الأسهل الإشارة إلى المدى الطيفي.

5.1.1.2 صنف سلامة الليzer

يتحدد صنف سلامة المطraf البصري في الفضاء الحر (FSO) وفقاً للمرجع المعياري IEC 60825 ويتحكم فيه عبر محول. ويفضل صنف السلامة 1 أو M للمطارات.

2.1.2 جهة المستقبل

1.2.1.2 منطقة الاستقبال، R_a

منطقة الاستقبال، R_a ، هي منطقة الاستقبال الكاملة أو مساحة نافذة الاستقبال وتقدر بالأمتار المربعة (m^2).

2.2.1.2 الحساسية، S_e

الحساسية، S_e ، هي أدنى سوية بصيرية لنوعية إرسال المعطيات (مثلاً نسبة أخطاء البتات (BER) أفضل من 10^{-6} ؛ أي $10^{-6} \geq BER$).

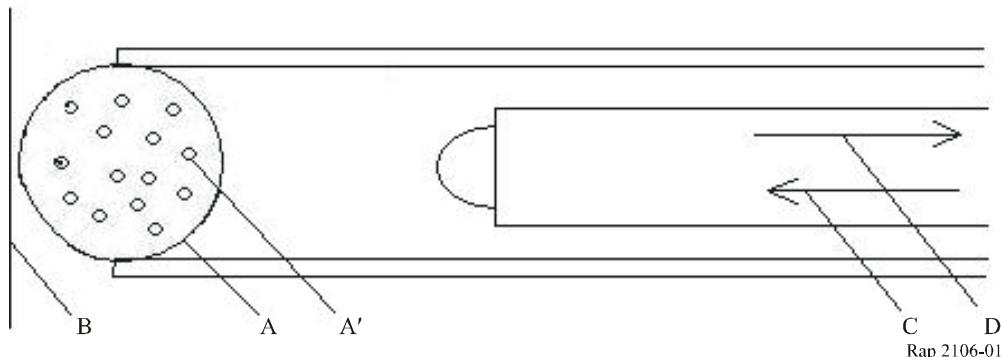
وتكون الوحدة dBm ويجري القياس بالقرب من نافذة المستقبل FSO.

وإذا كان المطraf مزوداً بنوافذ متعددة الاستقبال ينبغي بيان الحساسية S_e في كل منطقة R_a والحساسية الإجمالية.

أما إذا كان المطraf مزوداً بنظام استقبال مشكل من كرة صغيرة، A، مملوقة بعناصر الملة A' وفقاً لطول موجة الطنين للحزمة الواردة، B، الموضوحة بواجهة مرسل الليزر، C، مع طول موجة محددة وقدرة قابلة للضبط تعطي طاقة مساهمة في الوصلة بنفس تردد طنين عناصر الملة التي تتضمنها الكرات الصغيرة؛ وحساسية المطraf، D، S_e ، هي حساسية نظام له نفس النوعية المعينة لإرسال المعطيات (الشكل 1).

الشكل 1

مطraf مزود بكرة صغيرة



3.2.1.2 حساسية التشبع، S_s

حساسية التشبع، S_s ، هي أقصى سوية بصرية لنوعية إرسال المعطيات (مثلاً، النسبة BER أفضل من 10^{-6} ؛ أي $\text{BER} \geq 10^{-6}$) وذلك مع أو دون تحكم أوتوماتي في التوهين (AAC).

وتقدير حساسية التشبع بالوحدات dBm، ويجري القياس بالقرب من نوافذ الاستقبال FSO. وإذا كان المترافق متزوجاً بنوافذ متعددة المستقبلات ينبغي بيان الحساسية، S_s ، في كل منطقة R_a ، وكذلك الحساسية الإجمالية. والفرق بين حساسية التشبع (مع تحكم AAC إن وجد) والحساسية المقيسة هو المدى الدينامي.

4.2.1.2 مجال الرؤية، F_v

مجال الرؤية، F_v ، هو الزاوية الواقعية بين المحور المركزي واتجاه زاوية عند -3dB . وتقدر القيمة بنصف الزاوية أو الزاوية الكاملة، وينبغي تحديدها في جميع الأحوال. وتقدر بالمليراديان (mrad).

5.2.1.2 خسارة النظام، SI

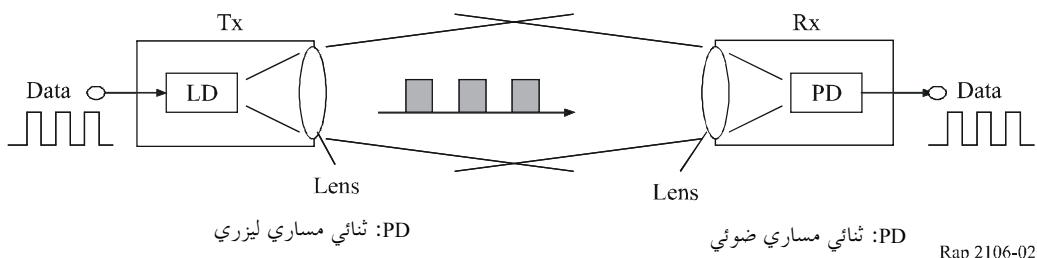
يستعمل هذا العنصر كدلالة ولا يستعمل لأغراض صنف سلامه الليزر وحساب هامش حماية الوصلة، وذلك بسبب نقاط قياس الإرسال والاستقبال. وتقدر الوحدة بالديسبل (dB).

2.2 تشكيلة النظام

يبين الشكل 2 التشكيلة الأساسية للوصلة البصرية في الفضاء الحر (FSOL) لتطبيقات الخدمة الثابتة.

الشكل 2

تشكيلة أساسية لوصلة FSOL



وفي الكثير من الوصلات FSOL تستخدم وظيفة التحويل كهربائي/بصري (E/O) أو بصري/كهربائي (O/E) في الثنائي المساري الليزري في المرسل وفي الثنائي المساري الضوئي في المستقبل على التوالي. وحديثاً اعتمدت بعض الأنظمة التقنية WDM التي تتبع استعمال عدة موجات حاملة بصيرية في زوج من المرسالات والمستقبلات من أجل زيادة استطاعة الوصلة [1] [2]. غير أن الأنظمة WDM تحتاج إلى مزيد من التطوير وخاصة فيما يتعلق بتكنولوجيا مراسيم التفريغ جهة الاستقبال من وجهة نظر اقتصادية.

وستعمل التجهيزات تشكيل حزمة الليزر لتبادل المعطيات الاثينية في كلا الاتجاهين عبر زوج المرسل/المستقبل الثنائي مسارى ليزري/APD أو الثنائي مسارى PIN) في كل طرف. وتعمل التجهيزات في وصلات ثنائية من نقطة إلى نقطة وفي خط البصر (LoS).

ويشمل كل تجهيز عدة وحدات هي:

للالرسال:-

- أ) السطح البيئي الرافد: كهربائي أو بصري من أجل إرسال المعطيات الرقمية واستقبالها؛
- ب) وحدة التحويل E/O (في حالة السطح البيئي البصري)؛

ج) ترشيح الإشارة الرقمية الكهربائية وتكبيرها؛

د) وحدة الإرسال البصري وتضم الليزر.

للاستقبال:

أ) وحدة الاستقبال البصري وتضم الثنائي المساري؛

ب) ترشيح الإشارة الرقمية الكهربائية وتكبيرها؛

ج) وحدة التحويل E/O (في حالة السطح البيني البصري)؛

د) السطح البيني الراشد: الكهربائي أو البصري لإرسال المعطيات الرقمية واستقبالها.

ويضم التجهيز أحياناً برنامج إدارة يتيح إظهار تشكيلة الوصلة والحصول على معلومات نوعية وكمية من الوحدات المختلفة.

وهناك وظائف أخرى تختلف باختلاف المصنع ومنها:

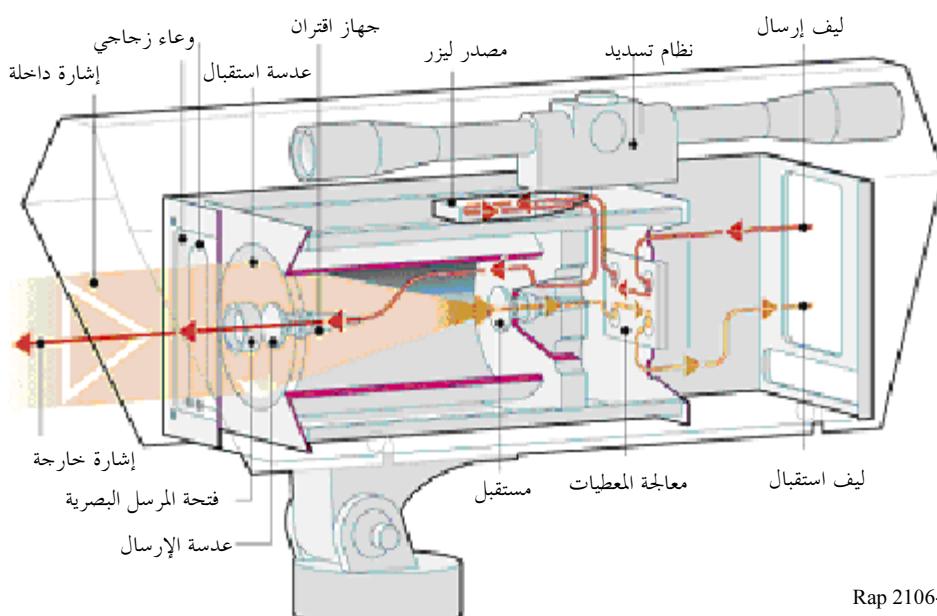
- نظام تتبع، تحكم ATPC، تحكم AAC؛

- وصلة مساعدة راديوية بمعدل محدود في حالة انقطاع وصلة الليزر.

ويقدم الشكل 3 مثالاً لبنية تجهيزات الإرسال البصري في الفضاء الحر.

الشكل 3

مثال لمطraf FSO (وفقاً لنفاذ البصري، سان ديغوا، الولايات المتحدة)



معلومات النظام الأساسية

3.2

المعلومات الرئيسية التي ينبغي مراعاتها في تعريف الوصلات البصرية هي التالية:

المدى: يتغير تبعاً للتجهيزات من عشرات الأمتار إلى عدة كيلومترات. ويقدم بعض المصنعين أقصى مدى، ويحدد آخرون المدى النقطي لكل حالة من حالات الطقس المختلفة، بينما يقترح مصنعون آخرون مدى "يوصى به" وهو يضم هامشًا ما نسبةً إلى القيمة القصوى. ويجب اعتبار هذه القيم مراتب متدرجة وليس قيمًا مطلقة.

السلامة: ثمة عامل هام في هذا السياق هو فئة الليزر في التجهيزات. لأن طرق تركيب وصلة بصرية في الفضاء الحر وصيانتها تختلف في درجة صعوبتها. وينبغي عند تحديد فئة الليزر مراعاة المعلمات التالية: طول موجة الإشارة وقيم القدرة المستخدمة وشكل الحزمة. ويوصى باختيار مطاراتيف من الفئة 1 أو M1 قائمة على أساس المرجع المعياري IEC 60825-1.

معدل المعطيات ونطاق التطبيق الموصى به: هناك أنظمة عديدة تقبل أي معدل معطيات وأي بروتوكول؛ لكن غالباً ما يبقى مدى معدل المعطيات هاماً نسبياً. ولذا تتوقف التطبيقات على الاستطاعة القصوى لإرسال النظام، وتقع في تطبيقات الاتصالات أو معالجة المعطيات. وعلى سبيل المثال، سيكون النظام الذي يقبل معدل يصل إلى 200 Mbit/s قادرًا على إرسال إشارات ATM أو FDDI أو STM-1 أو Fast Ethernet أو STM-1. وتخصص مطاراتيف أخرى لمعدل معطيات أو سطح بياني وبالتالي لاستعمال معين مثل الإشارات E1 (Mbit/s 2,048) أو معطيات إنترنت (Mbit/s 10).

الترددات/أطوال الموجات المستخدمة في الوصلات FSOL: ثمة حيزان رئيسيان من مدى الترددات/أطوال الموجات يستعملان على نطاق واسع في تطبيقات الوصلات FSOL وهما: المدى nm 1500-1 300/THz 230-200 والمدى nm 1 500-1 300/THz 230-200. ويتميز هذان الحيزان من المدى نسبةً إلى غيرها من الأممية بأن الامتصاص الجوي في الفضاء الحر ضئيل نسبياً. كما أن خصائص الإرسال في أنظمة الألياف البصرية تتميز بجودة الأداء في أطوال الموجات هذه إلى درجة تمكن من استعمال أجهزة ضوئية بأشد موصلات منخفضة الكلفة. وقد تطورت تقنية تحكم دقيقة لأطوال الموجات خاصة في حوالي nm 1 500 حيث يتوقع حالياً استعمال التقنية WDM. وفي هذا الصدد أجرت لجنة الدراسات 15 التابعة لقطاع تقدير تقييس الاتصالات في الاتحاد دراسات عن ترتيبات أطوال الموجات لإرسال الألياف البصرية. وفيما يتعلق بالعوامل الجوية، فإن المدى nm 2 000-2 200 يمثل الموجة ملائم أيضاً نظراً لضالة آثار انتشار الرذاذ وامتصاص الجزيئات في هذا المدى وخصوصاً قرب الطول nm 2 200 [11]. ويتميز هذا المدى أيضاً بأن حساسيته لانحناء الخدمة البصرية الناجم عن تغير درجة الحرارة في الجو أقل شدة (انظر الفقرة 1.7). وبالمقابل، فإنه من غير الممكن حتى الآن تصنيع أجهزة ضوئية قليلة التكاليف لتوليد الإشارات وكشفها في آن في المدى nm 2 000-2 200. وقد أجرت لجنة الدراسات 3 لقطاع تقدير تقييس الاتصالات في الاتحاد (فرقتا العمل 3J و3M) دراسة خصائص الانتشار البصري في الفضاء الحر في مدى واسع من الترددات البصرية تضم كلاً من الوصلات الساتلية والوصلات للأرض (انظر الفقرة 3).

قدرة الإرسال وثنائي المساري الليزري: تبلغ قدرة إرسال ثنائي مسار ليزري LD (mW 10) يستعمل حالياً للوصلات FSOL. وبالتالي، يستند تصميم الوصلة موضوع الدراسة في الفقرة اللاحقة إلى هذه القيمة. غير أن تطور التكنولوجيا سيوفر أجهزة ضوئية ذات قدرة أعلى بكثير مما يتاح توسيع نطاق العمل والتطبيقات للوصلات FSOL في المستقبل القريب.

وفيما يلي المعلمات الثانوية التي تؤخذ بالاعتبار عند اختيار نظام ما:

- طول الموجة الذي تعمل فيه الوصلة البصرية؛ وتأثير هذه المعلمة على صنف سلامة المطراف؛
- نوع وعدد المسارات البصرية وأو المستقبلات البصرية التي تؤثر على هامش حماية الوصلة؛
- الإجراءات البسيطة للاستخدام والصيانة؛
- برجمية إشراف بسيطة ومشوقة تتيح إدارة المطاراتين (أو أكثر) (أو عدة وصلات) من موقع واحد (تحكم عن بعد)؛
- كلفة النظام.

3 خصائص الانتشار في الفضاء الحر المتعلقة بتصميم الوصلة

تعرض هذه الفقرة خصائص الانتشار في الفضاء الحر للوصلات FSOL استناداً إلى نتائج الدراسات الواردة في توصيات السلسلة P الصادرة عن قطاع الاتصالات الراديوية في الاتحاد. ولمزيد من المعلومات عن المراجع المستخدمة في هذه الفقرة يمكن الإحالـة إلى توصيات السلسلة P ذات الصلة (التوصيتان ITU-R P.1814 وITU-R P.1817).

1.3 الانتشار في الجو الصافي

يحدث توهين جوي للإشارات عند انتشار الموجات البصري إضافةً إلى ما يسمى الخسارة في الفضاء الحر حتى في الطقس الصافي. وينتج هذا التوهين، $Latm$ ، عن انتشار دايلي وأو امتصاص الجزيئات. ويتوقف أثره إلى حد كبير على طول الموجة.

علاوة على ذلك، تتغير قدرة الاستقبال بسبب اضطرابات درجات الحرارة في الجو، وينتج عن ذلك اخناءات الحزم أو رقصات الحزم أو تلاؤ في المسير البصري لانتشار الموجات.

وعادةً لا يكون أثر التوهين $Latm$ في أمدية أطوال الموجات المذكورة في الفقرة 3.2 (ترددات/طول موجات الوصلات FSOL) كبيراً جداً في الوصلات التي يقل طولها عن كيلومتر واحد تقريباً. ويمكن بسهولة الحد من انقطاعات الوصلة الناجمة عن هذه الظاهرة وذلك من خلال تسوية تباعد الحزمة البصرية جهة الإرسال بحيث يبلغ قطر دائرة الحزمة جهة المستقبل طولاً معيناً، كأن يصل مثلاً إلى عدة أمتار.

وتحت طريقة أخرى لتحسين تيسير الوصلة ومقاومة آثار الانتشار وهي اعتماد نظام إعادة إرسال إشارات وأو تصويب الخطأ الأمامي في الطبقة الكهربائية.

2.3 أثر الضباب

1.2.3 تقييم التوهين الناجم عن الضباب بدالة الرؤية الجوية

يسبب انتشار Mie [4] التوهين الناجم عن الضباب وهو يتوقف على عدد الجسيمات (كثافة الضباب). ومن الصعب عموماً قياس كثافة الضباب مباشرةً أو الحصول على بيانات إحصائية. وتعلق آثار التوهين الناجم عن الضباب، (dB/km), $Attfog$, بالرؤية في الجو V (km)، التي تتحدد بأقصى مسافة يمكن عليها رؤية جسم أسود في السماء [5] [6]. وتتحدد الرؤية بصورة خاصة لأغراض الأرصاد الجوية وتتميز بدرجة شفافية الجو مقدراً من قبل أشخاص ما. وتتقاس وفقاً للمدى البصري الجوي باستعمال مقياس إرسال أو مقياس انتشار.

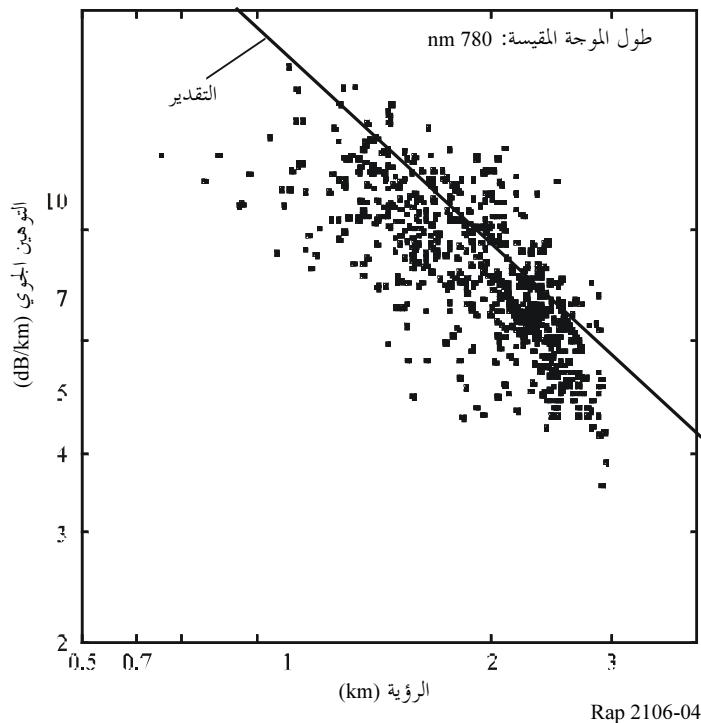
وعموماً يقدر قياس الرؤية، V , بمسافة التي تساوي عندها القوة البصرية المرسلة U مرة قيمتها الأصلية. وتاح في المنشورات القيمتان التاليتان للقوة U وهما 0,02 أو 0,05 .

ويمكن وبالتالي التعبير عن العلاقة بين $Attfog$ و V بالمعادلة التالية التي يمكن تطبيقها بعزل عن نوع الضباب وطول الموجة البصرية في مدى الرؤية الذي يقل عن 3 km.

$$(1) \quad Attfog = 10\log_{10}(\epsilon)/V$$

وبالتالي يقدر توهين الموجات البصرية الناجم عن الضباب باستعمال إحصاءات الرؤية. وقد أثبتت طريقة التنبؤ الواردة أعلى والمستندة إلى المعادلة (1). وأخذت بالحساب لدى تصميم الوصلة [5] [7] في المعطيات المقيدة. ويوضح الشكل 4 العلاقة بين $Attfog$ و V لقياس البيانات [7].

الشكل 4
التوهين الجوي الناجم عن الضباب



2.2.3 تحليل تفصيلي عن التوهين الناجم عن الرذاذ

تقدم هذه الفقرة تحليلًا مفصلاً للحالات التي يكون فيها نوع الضباب معروفاً.

وينجم التوهين الجوي عن الآثار الإضافية لامتصاص الأشعة تحت الحمراء وتشتيتها من جراء جزيئات الرذاذ والغازات الموجودة في الجو. ويعطي عامل النفاذية بدالة المسافة في معادلة بير لامبير التالية:

$$(2) \quad \tau(\lambda, d) = \frac{P(\lambda, d)}{P(\lambda, 0)} = \exp[-\sigma(\lambda)d]$$

حيث:

$\tau(\lambda, d)$: عامل النفاذية على بعد المسافة d من جهاز الإرسال؛

$P(\lambda, d)$: القدرة المرسلة على بعد المسافة d ؛

$P(\lambda, 0)$: القدرة المرسلة؛

$\sigma(\lambda)$: توهين خاص أو معامل الإخماد لكل وحدة طول؛

ويرتبط التوهين الناجم عن الضباب في الوصلة الواقعه على مسافة d (km) بعامل النفاذية كما المعادلة التالية:

$$(3) \quad Att_{fog,d} = 10 \log_{10}(1/\tau(\lambda, d)) \quad \text{dB}$$

ومعامل الإخماد $\sigma(\lambda)$ هو مجموع الحدود الأربع التالية:

$$(4) \quad \sigma(\lambda) = \alpha_m(\lambda) + \alpha_a(\lambda) + \beta_m(\lambda) + \beta_a(\lambda)$$

حيث:

- α_m : معامل امتصاص الجزيئات (N_2 , O_2 , H_2 , HO , CO_2 , O_3 , ...)
- α_a : معامل امتصاص الرذاذ (جسيمات صغيرة صلبة أو سائلة في الجو (جليد، غبار، دخان، ...))
- β_m : معامل انتشار رايلي الناتج عن تفاعل الموجة مع جزيئات أصغر من طول الموجة
- β_a : معامل انتشار Mie. وبطبيعة الحال يكون حجم الجزيئات متساوٍ لطول الموجة المرسلة.

ويسود الامتصاص في المدى تحت الأحمر بينما يسود التاثير في المدى المرئي وفوق البنفسجي. ويتناسب التوهين الجوي (دلالة طول الموجة) عكساً مع الرؤية، وهي معلومة تميز عنامة الجو بوجود الضباب. وفيما يتعلق بالقيم المنخفضة للجزيئات ومعاملات امتصاص الرذاذ ومعامل انتشار رايلي ومعامل الإخماد، يمكن استعمال المعادلات الواردة في المرجع Al Naboulsi & Al relations التالية: والضباب الزاحف أفقياً الذي يتولد عندما يطفو الهواء الدافئ الرطب فوق سطح بارد:

$$(5) \quad \sigma(\lambda)_{fog,adv} = \frac{0.11478\lambda^3 + 3.8367}{V}$$

وضباب الإشعاع الذي يتولد عندما تبرد كتلة الهواء أثناء إشعاع الليل في الظروف الجوية الملائمة: حيث:

$$(6) \quad \sigma(\lambda)_{fog,rad} = \frac{0.18126\lambda^2 + 0.13709\lambda + 3.8367}{V}$$

حيث:

- λ : طول موجة بصرية في الفضاء الحر (μm)
- V : الرؤية (km).

الملاحظة 1 - وضعت هذه المعادلات استناداً إلى طول موجة يتراوح بين 690 nm و 1 550 nm ورؤية تتراوح بين 50 m و 1 000 m، وتوهين ناجم عن الضباب للشعاع البصري ونوعين من الضباب المتوفرين في النموذج FASCOD والزحف الأفقي والإشعاع. ولا تصلح هاتان المعادلتان إلا لمسافة تتراوح بين 50 m و 1 000 m المستعمل هو الذي يختار منهما المعادلة التي تناسب نوع الضباب.

3.3 آثار المطر

ينتج التوهين في حالة المطر عن الانتشار الهندسي الناجم عن قطرات المطر. ويعزل عن طول الموجة يرتبط هذا التوهين نظرياً تبعاً لتوزيع حجم قطرات المطر fI على النحو التالي:

$$(7) \quad 2 \cdot fI dr \int_0^\infty r Attrain = 27.29 \times 10^5.$$

حيث:

- r : نصف قطر قطرة المطر (m)

ويمكن استنتاج fI في بعض المواقع ولمسافة وصلة معينة، باستعمال معطيات إحصائية بمعدل هطول المطر (غالباً في معدل ساعة R mm/h) على النحو التالي [8]:

$$(8) \quad fI = B \exp(C R^{-k} r)$$

والأمثلة المستخدمة في المعادلة (8) هي التالية وفقاً للإحصاءات الجموعة في اليابان: مثال (استناداً إلى نموذج مارشال وبالمر)؛ $B = 0,16$, $C = 0,21$ و $k = 82$.

وعندئذ يمكن استنتاج أثر التوهين $Attrain$ عموماً كدلالة معدل هطول الأمطار R (mm/h) باستعمال المعادلين (7) و(8).

$$(9) \quad Attrain = \alpha * R^{\beta}$$

وشدة المطر هي المعلمة الأساسية المستعملة لوصف المطر محلياً. وتعطي المعلمتان α و β تبعاً للموقع (الجدول 1). والمعلمات الناتجة في فرنسا تتسق والمعلمات الواردة في التوصية ITU-R P.1814

الجدول 1

أمثلة للمعلمات المستعملة لتقدير التوهين الناجم عن المطر

β	α	الموقع
0,63	1,58	اليابان
0,67	1,076	فرنسا

وطريقة التنبؤ الواردة أعلاه والتي تشبه أساساً تلك المستعملة للموجة الكهربائية المليمترية [9] أثبتت نجاحها في التقدير الجيد في مجال الانتشار الموجات البصرية [5] [7] [15].

ويتم قياس شدة المطر مباشرة باستعمال مقاييس المطر أو باستعمال رادارات الأرصاد الجوية. واستناداً إلى هامش الوصلة المستنبط من حصيلة القدرة البصرية في الوصلة يمكن ثانياً استنتاج احتمال الانقطاع الناجم عن المطر في الوصلة. وفيما يلي مثال حساب يستعمل المعلمات المقيسة في فرنسا:

المثال:

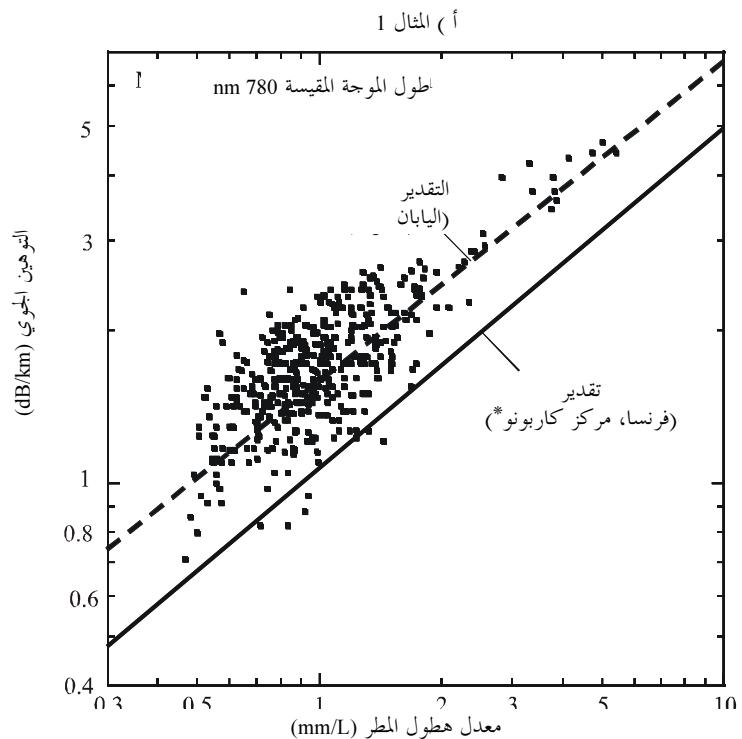
$$\text{mm/h } 18 = R$$

$$\text{dB/km } 7,46 = 0,67 \times 1,076 = Att_{rain}$$

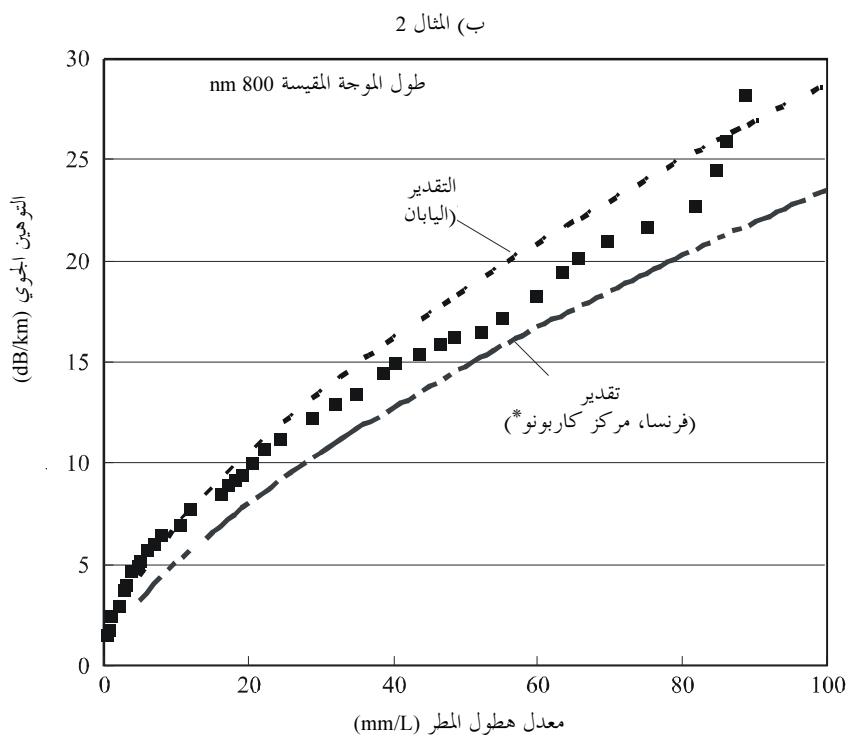
$$\text{dB/km } 7 = Att_{Rain}$$

ويوضح الشكلان 5 أ) و 5 ب) العلاقات بين التوهين $Attrain$ الذي يستخدم معلمات الجدول 1 والمعدل R الخاص بالمعطيات المقيسة في اليابان [7]. ويلاحظ أن التقديرات استناداً إلى التوصية ITU-R P.1814 تقدم أيضاً، إذا ما استعملت في مناطق المطر الشديد تقديرًا جيداً لنتائج القياس الناتجة في اليابان.

الشكل 5
التوهين الجوي الناجم عن هطول المطر



* هذا التقدير مطابق للتوصية ITU-R P.1814



* هذا التقدير مطابق للتوصية ITU-R P.1814
Rap 2106-05

4.3 التوهين الناجم عن الثلوج

التوهين الناجم عن الثلوج رهن بطول الموجة، λ_{nm} ، ويعطى في المعادلات التالية

ثلج رطب (ارتفاع > 500 m) -

$$(10) \quad Att_{snow} = (0.0001023 * \lambda_{nm} + 3.7855466) * S^{0.72} \quad \text{dB/km}$$

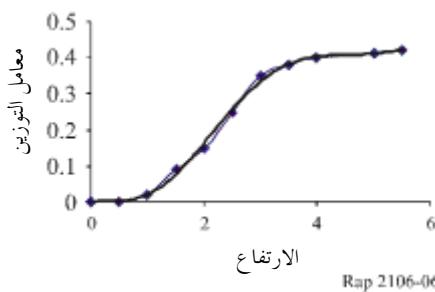
ثلج جاف (ارتفاع < أو = 500 m) -

$$(11) \quad Att_{snow} = (0.0000542 * \lambda_{nm} + 5.4958776) * S^{1.38} \quad \text{dB/km}$$

و شدة هطول الثلوج، S ، هي المعلمة الأساسية المستخدمة لوصف الثلوج محلياً. ويجرى قياسها في محطة الأرصاد الجوية. وتستنتج خصائص هطول الثلوج من تلك الخاصة بـ هطول المطر باستعمال نظام دالة الارتفاع. إذ يطبق معامل التوزين و دالة الارتفاع (km) على معدل هطول المطر، R_p ، الذي تم تجاوزه خلال نسبة مئوية، p ، للمعدل السنوي لأي موقع (الشكل 6). واستناداً إلى هامش الوصلة الناتج من حصيلة القدرة في الوصلة البصرية، يمكن استنتاج احتمال الانقطاعات الناجمة عن الثلوج في الوصلة.

الشكل 6

معامل/توزيع الثلوج/المطر بدلالة الارتفاع



مثال:

$$\begin{aligned} \text{ارتفاع} &= 40 \text{ mm/h}, \text{ طول الموجة} = \lambda_{nm} = 850 \text{ nm}, \text{ معامل} = S = 147 \\ \text{dB/km} &= 400,72 \times (3,7855466 + (850 \times 0,0001023)) = Att_{snow} \\ &\text{dB/km} = Att_{snow} \end{aligned}$$

5.3 التوهين الناجم عن الضوء الخيط

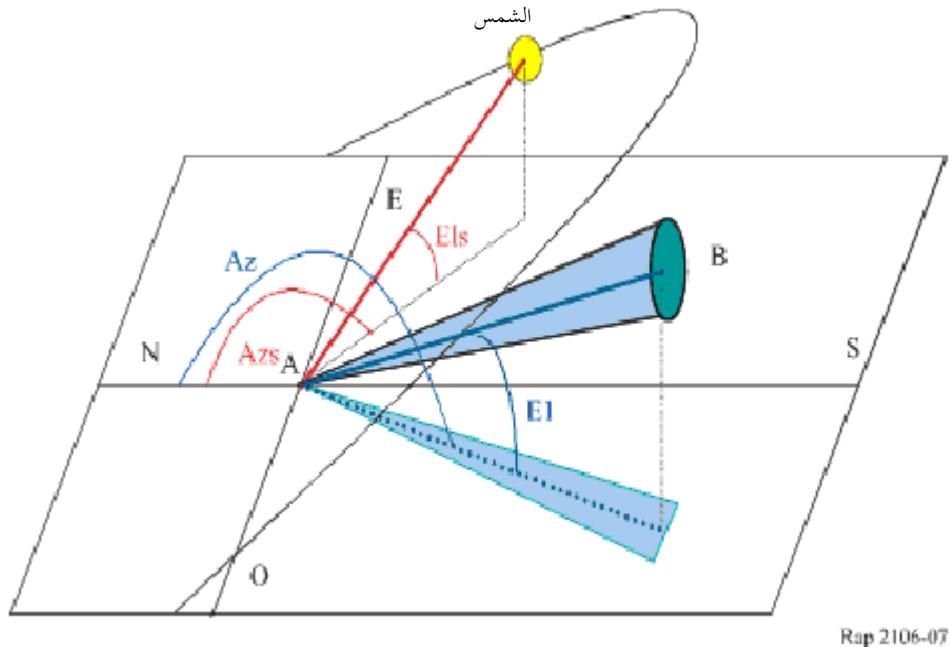
يحدث الاقتران الشمسي عندما تقع الشمس أو صورة منعكسة للشمس داخل مجال الرؤية المباشرة للمستقبل البصري، F_v . أو بالقرب منه. ويساوي عموماً مجال الرؤية هذا على الأقل تباعد حزمة الإرسال. وهنا نحسب احتمال أن يكون اتجاه الشمس موازياً للوصلة البصرية وأن تكون القدرة الشمسيّة الداخلة في المستقبل أعلى من القدرة الوالصالة إلى المرسل.

1.5.3 مسار الشمس

يبين الشكل 7 التالي الجوانب الهندسية لمسيرة الشمس في السماء فيما يتعلق بالوصلة البصرية في الفضاء الحر (A = المستقبل و B = المرسل).

الشكل 7

مخطط مسار الشمس فيما يتعلق بالوصلة FSOL



تتحدد معلمات الشمس المختلفة (ارتفاع وزاوية سمت) لكل يوم من أيام السنة ولكل ساعة وكل دقيقة وكل ثانية بدلالة ميلان الشمس وطالعها المستقيم.

2.5.3 القدرة الشمسية في المستقبل

تتحدد القدرة التي تشعها الشمس (W/m^2) بالمعادلة التالية:

$$(12) \quad \text{Power_radiated} = 1200 * \cos\left(\frac{\pi}{2} - \text{Elevation}_{\text{radian}}\right)$$

حيث:

زاوية الارتفاع radian : ارتفاع الشمس.

وتعطي القدرة الداخلة إلى المستقبل في المعادلة التالية:

$$(13) \quad P_{\text{solar}} = F_{\text{solar}} * \text{Power_radiated} * \text{Capture_surface} * \text{Width_band}_{\text{receiver(nm)}} / 100$$

حيث:

القدرة الطيفية للشمس بدلالة طول الموجة F_{solar}

مساحة كشف المستقبل Capture_surface

عرض نطاق المستقبل $\text{Width_band}_{\text{receiver(nm)}}$

6.3 تأثيرات التلاؤ

تحت تأثير الاضطراب الحراري في وسيط الانتشار تتشكل خلايا عشوائية تختلف درجة حرارتها ويختلف حجمها (cm 10 – km 1). هذه الخلايا المختلفة أدلة انكسار مختلفة مما يفضي إلى ظواهر انتشار في مسارات متعددة وزوايا وصول متغيرة: إذ تتراوح ترددات الإشارة المستقبلة بسرعة بين 0,01 و 200 Hz. وتتغير الموجة الجبهية بطريقة مماثلة مسببة تغير الحزمة وإزالة تغيرها. وتسمى تراوات.

الإشارات هذه تتأثر بارتفاع اتساع التأثير وتردد بحجم الخلايا نسبةً إلى قطر الحزمة. وعندما يكون عدم التجانس كبيراً مقارنة بقطع الحزمة العرضي تتحرف الحزمة. وعندما يكون ضيقاً تنسع الحزمة.

تدرس آثار التأثير التروبوسفيرى عموماً باستعمال خوارزمية الاتساع χ (dB) للإشارة موضوع الدراسة ("خوارزمية الاتساع"), المحددة بأنها نسبة الاتساع الآي وقيمتها المتوسطة وتقدر بالديسيبل. وتردد شدة التراوحت (تردد التأثيرات) وسرعتها بازدياد تردد الموجة. وفيما يخص موجة مستوية واضطراب ضئيل ومستقبل محمد يمكن التعبير عن تغير التأثير عن طريق $\sigma_x^2 = 23.17 * k^{7/6} * C_n^2 * L^{11/6}$

$$(14) \quad \sigma_x^2 = 23.17 * k^{7/6} * C_n^2 * L^{11/6}$$

حيث:

k (m ⁻¹)	رقم الموجة
L (m)	طول الوصلة
C_n^2 (m ^{-2/3})	معلومة بنية دليل الانكسار التي تمثل شدة الاضطراب. وهي تخضع لخشونة السطح وإشعاع الشمس والرطوبة والبياض للأرض.

ويساوى اتساع التأثيرات من الذروة إلى النزوة $4\sigma_\chi$ أما التوهين المتصل بالتأثير فيساوى $2\sigma_\chi$. وفيما يتعلق بالاضطرابات الشديدة، يلاحظ تشعب التغير الذي يرد في المعادلة [13]. ويلاحظ أيضاً أن قيمة المعلومة C_n^2 ليست نفسها في الموجات المليمترية وفي الموجات البصرية [14]. والموجات المليمترية باللغة الحساسية لتراوحت الرطوبة بينما يتأثر دليل الانكسار بشكل خاص في الموجات البصرية بدرجات الحرارة (تأثير الناجم عن بخار الماء لا يذكر). وفيما يتعلق بهذه الموجات المليمترية يمكن الحصول على قيمة C_n^2 تقارب $10^{-13} m^{2/3}$ بقيمة متوسطة للاضطراب (فهي عموماً للموجات المليمترية $<10^{-12} > C_n^2 < 10^{-14} >$) أما للموجات البصرية فقيمة C_n^2 تقارب $10^{-15} m^{2/3} \times 2$ وهو اضطراب خفيف (عموماً للموجات البصرية $<10^{-13} > C_n^2 < 10^{-6} >$). [13]

7.3 العوامل الأخرى

نادرًا ما تحدث الوصلات FSOL في الانتشار الخارجي ضوضاء خلفية. غير أنها قد تقطع من جراء أشعة الشمس عندما تتقاطع هذه الأخيرة مع اتجاه حزمة استقبال الوصلات FSOL. وفي حالة التي تتقاطع فيها أشعة الشمس مع المحور الرئيسي للحزمة يصبح الأثر الحراري الناجم عن تركيز العدسة كبيراً لدرجة قد تودي بالمستقبل. وينبغي انتقاء اتجاه الوصلة البصرية من أجل تجنب التقاطع مع الأشعة الشمسية.

4 التطبيقات في الخدمة الثابتة

1.4 الخصائص العامة

- فوائد الوصلات البصرية في الفضاء الحر هي التالية:
- نطاق عريض أو معدل معطيات مرتفع؛
- تجهيزات صغيرة الحجم وبسيطة؛
- تشغيل دون ترخيص؛
- تكاليف معقولة؛
- إمكانية النشر السريع والبسيط؛
- سرعة إعادة استعمال الوصلة ونقلها.

وفيما يتعلق ببعض التطبيقات المحددة تقدم الوصلات FSOL عدة مزايا مقارنة بتلك التي تقدمها الوصلة الثابتة التقليدية أو وصلات الليف البصري. وفيما يلي بعض التطبيقات الممكنة:

- وصلة لحدث خاص؛
 - وصلة مؤقتة: تركيب سريع لوقت محدود في انتظار الوصلة النهائية التقليدية؛
 - وصلة طوارئ: تركيب وصلة طوارئ في حالة وصلة ما؛
 - وصلة بين الواقع، شبكة مستقلة (PDH و SDH و ATM وإثربت 10/100/1000)؛
 - إغلاق حلقة بصيرية؛
 - وصلة إغاثة؛
 - شبكة كثيفة؛
 - بنية تحتية متنقلة، مثل: خلايا نانو أو صغيرة أو GSM أو IMT-2000.
- أما مساوى الوصلات FSOL فهي التالية:
- التيسير رهناً بالمسافة؛
 - الرؤية في خط البصر.

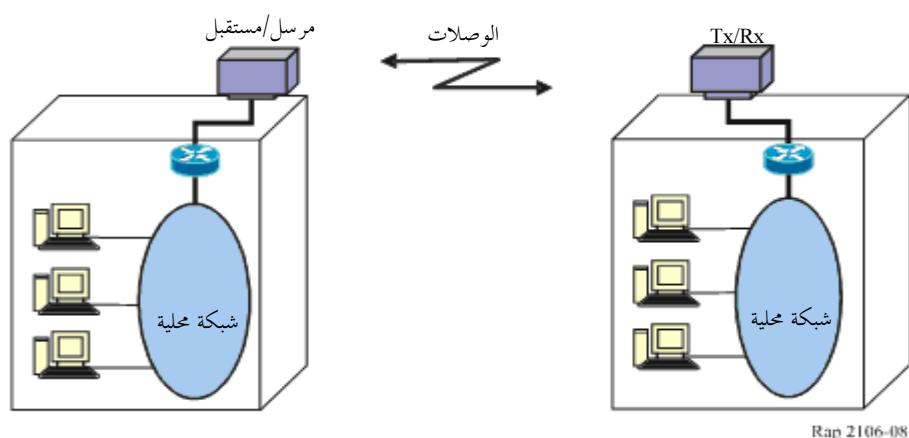
ومن ناحية أخرى يتبع من أجل إرسال موجة بصيرية في الفضاء الحر أن يتم التغلب على بعض المصاعب الناجمة عن الانتشار كما ورد في الفقرة 3.

2.4 أمثلة للتطبيقات الأساسية

تجري التطبيقات النمطية للوصلات FSOL بالاستفادة من المزايا التي تقدمها على مسافات محدودة. وتقدم هذه الفقرة أمثلة لوصلة توصيل الشبكة المحلية (LAN) بين المبني والتوصيل بين البنية التحتية المتنقلة كما يبين الشكلان 8 و 9.

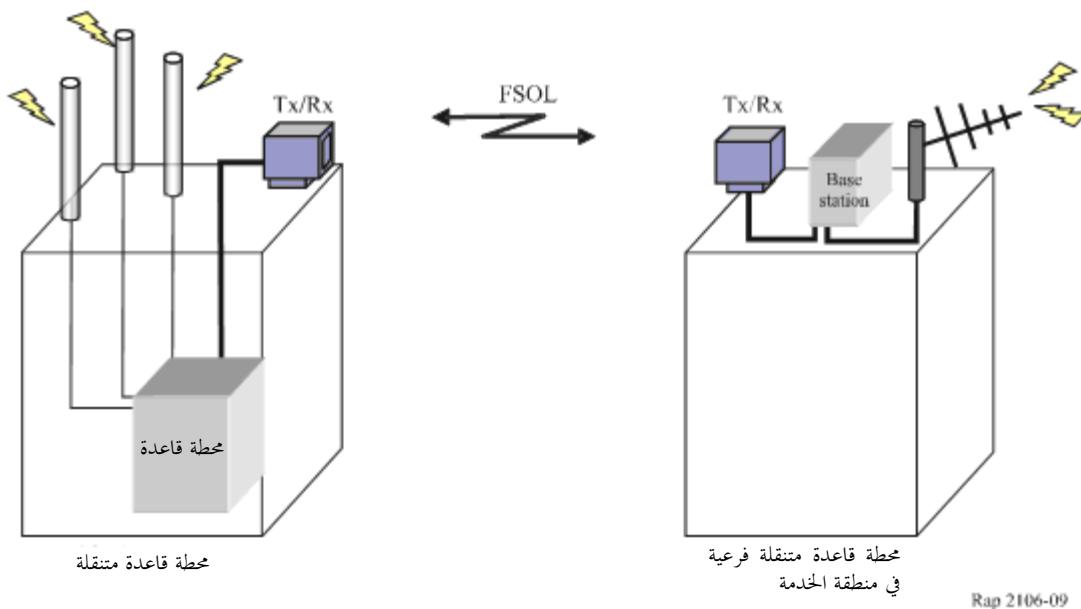
الشكل 8

استعمال الوصلات FSOL في توصيل الشبكات المحلية في مبنيين منفصلين



الشكل 9

استعمال الوصلات FSOL في توسيع البنية التحتية المتنقلة



Rap 2106-09

3.4

تقدم هذه الفقرة مثالاً لنشر الوصلات FSOL لتشكيل شبكة محلية عريضة النطاق بالترافق مع أنظمة ألياف بصريّة. ويوضح الشكل 9. خططاً لشبكة مدرسية لتوفير نفاذ عالي السرعة إلى الإنترن特 باستعمال الوصلات FSOL مع أنظمة الألياف البصرية. وقد تم نشر هذه البنية التحتية للشبكات في المدارس التي تستخدم وسائل إرسال مختلفة كالسوائل والألياف البصرية والنفاذ اللاسلكي الثابت إلى الوصلات FSOL. وفي اليابان تستخدم أكثر من مائة مدرسة الوصلات FSOL. ثمة حالات يستعمل فيها مبني واحد لأغراض الترحيل وتتأمين وصلات مدددة إلى أكثر من مدرسة. ويتحقق مثل هذا التفرع بسهولة باستعمال إشارة لها نفس التردد/طول الموجة. ويقدم الجدول 2 معلومات نظام الوصلات FSOL الواردة في الشكل 10.

الجدول 2

معلومات الوصلات البصرية في الفضاء الحر (FSOL)

أقصى طول موجة (km) ⁽¹⁾	2 تقريباً
قدرة الإرسال (Mbit/s)	300
هامش التوهين (dB)	20
جهاز بصري (مدى طول الموجة)	ثنائي ساري ليزري (النطاق 0,8 μm)
سطح بين كبلين	ليف بصري قطره 1,3 μm

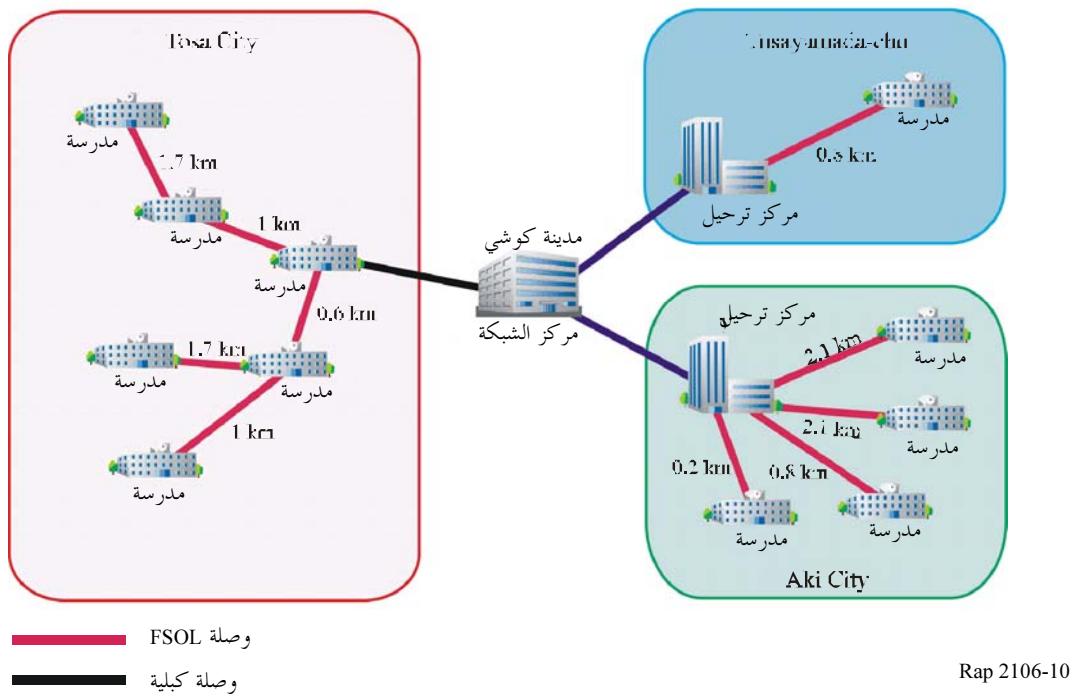
⁽¹⁾ تيسر الوصلة يفوق 99%

APD: ثنايي مساري ضوئي متسلسل

ويصمم تيسر الوصلة في الوصلات FSOL استناداً إلى معطيات إحصاءات الرؤية التي تجمعها السلطة المحلية للأرصاد الجوية (الفقرة 1.2.3).

الشكل 10

مثال لنشر شبكة بال نطاق العريض بين المدارس



5 اعتبارات خاصة بتصميم الوصلة

1.5 هامش الوصلة

من العناصر الهامة التي ينبغي معرفتها في الإرسال البصري في الفضاء الحر هامش وصلة الليزر.

وفيمما يلي بعض المعلومات الضرورية للتجهيزات لاستعمال غاذج التنبؤ:

قدرة الإرسال؛ —

حساسية المستقبل؛ —

منطقة التقاط المستقبل؛ —

تباعد حزمة الإرسال. —

وهامش الوصلة البصرية هو القدرة المتيسرة نسبةً إلى حساسية المستقبل. وتتحدد بالعلاقة التالية:

$$(15) \quad M_{link} = E_p + |S_s| - Att_{Geo} - Att_{mol} - Sl$$

حيث:

هامش الوصلة (dB) : M_{link}

قدرة إشارة الإرسال (dBm) : E_p

الحساسية (dBm) : S_s

التوهين الهندسي في الوصلة (dB) : Att_{Geo}

التوهين الجزيئي في الوصلة (dB) : Att_{mol}

خسارة التجهيزات (dB) التي يعطيها المصنع (والتي يفترض أن تكون 0 dB مع احتمال مضاعفتها).

مثال:

$$\begin{aligned}
 d &= 271 \text{ m}, \theta = 4 \text{ mrad}, E_p = 12 \text{ dBm}, S_s = -50 \text{ dBm} \\
 Att_{Geo} &= 21 \text{ dB} \\
 Att_{mol} &= 0,11 \text{ dB} \\
 S_{loss} &= 0 \text{ dB} \\
 M_{link} &= 12 + |-50| - 21 - 0,11 - 0 = 40,89 \\
 M_{link} &= 41 \text{ dB}.
 \end{aligned}$$

وتصف الفقرة التالية مختلف التوهينات الثابتة التي يتعين أخذها بالحسبان عند حساب هامش الوصلة وقيم أخرى ضرورية.
وفي حالة الإرسال المتعدد بتقسيم طول الموجات (WDM) بهدف زيادة معدل المعطيات المرسلة في نفس الوصلة البصرية FSOL قد يكون من الأسهل استعمال المعادلة الواردة أعلاه لطول موجة واحد.

1.1.5 قطر الحزمة

قطر الحزمة هو منطقة جبهة الموجة على بعد "d" تبعاً لتباعد الحزمة موضوع القياس ويعطي في المعادلة التالية:

$$(16) \quad S_d \approx d \times \tan(\theta)$$

θ : تباعد الحزمة (كامل الزاوية) (rad)

d : طول الوصلة (m)

S_d : قطر الحزمة عند المسافة d (m)

مثال:

$$d = 271 \text{ m}, \theta = 4 \text{ mrad} = 0,004 \text{ rad}$$

$$S_d = 271 \times \tan(0,004) = 1,084$$

$$S_d = 1,084 \text{ m.}$$

2.1.5 التوهين الهندسي

نظرأً لأن المرسل يرسل حزمة متباينة (3-1 mrad). فإن خلية الاستقبال لا تجمع إلا جزءاً من الطاقة المرسلة. ويعطى التوهين الهندسي في العلاقة التالية:

$$(17) \quad Att_{Geo} = \frac{S_{surf}}{S_{capture}} = \frac{\frac{\pi}{4} (d\theta)^2}{S_{capture}}$$

حيث:

S_{surf} : سطح الحزمة على بعد مسافة d

$S_{capture}$: منطقة التقاط المستقبل (Ra)

θ : تباعد الحزمة (Bd)

d : المسافة بين المرسل والمستقبل

مثال:

$$S_d = 0,92 \text{ m}^2, Ra = 0,00785 = 7,85 \times 10^{-3} \text{ m}^2$$

$$Att_{Geo} = 10 \log_{10} (0,9228 / 0,00785) = 20,70 \text{ dB}$$

$$Att_{Geo} = 21 \text{ dB.}$$

ويعطى التوهين مقدراً بالديسيبل في العلاقة التالية:

$$(18) \quad Aff_{dB} = 10 \log_{10}(Aff)$$

3.1.5 التوهين الجزيئي

ويعطى التوهين الجزيئي (O_2 , H_2 , CO_2 , O_3 , ...) جزء معروف من التوهين الجوي وهو يرتبط بطول الموجة المستعملة.
ويعطى الجدول 3 بعض القيم النمطية (الخطية):

الجدول 3

القيم النمطية للتوهين الجزيئي

Att_{lin} = توهين خاص للجزئيات (dB/km)	طول الموجة (nm)
0,13	550
0,01	690
0,41	780
0,41	850
0,01	1 550

وتعطي العلاقة التالية التوهين الجزيئي في وصلة على مسافة معينة:

$$(19) \quad Att_{mol}(dB) = Att_{lin}(\lambda) * d$$

حيث:

Att_{lin} توهين جزيئي خطى

d : المسافة بين المرسل والمستقبل

مثال:

$$d = 271 \text{ m}, \lambda = 850 \text{ nm} \text{ so } Att_{lin} = 0,41 \text{ dB/km}$$

$$Att_{mol} = 0,271 \times 0,41 = 0,111 \text{ dB}$$

$$Att_{mol} = 0,11 \text{ dB.}$$

4.1.5 السوية المستقبلة

السوية المستقبلة هي سوية القدرة التي يستقبلها المستقبل على مسافة معينة تعبر هذه القيمة هامة لعمليات الإنشاء، وتعطي في العلاقة التالية:

$$(20) \quad R_{level} = Ep - Att_{Geo} - Att_{mol} - S_{loss}$$

حيث:

R_{level} السوية المستقبلة (dBm)

Ep

Att_{mol} التوهين الجزيئي في الوصلة (dB)

S_{loss}

خسارة التجهيزات (dB) التي يعطيها المصنع (يمكن مضاعفتها، ويفترض أنها تساوي 0 dB)

مثال:

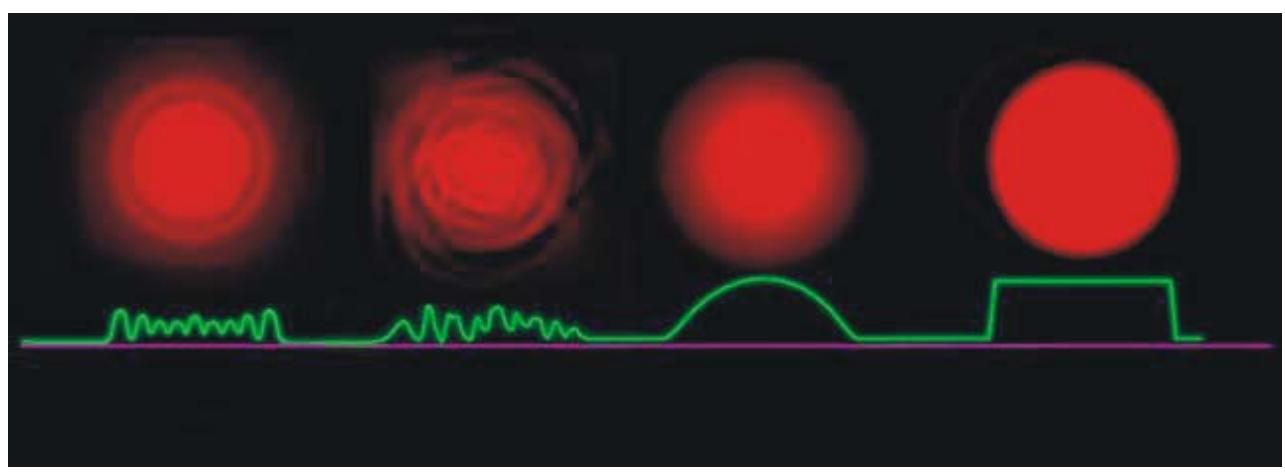
$$\begin{aligned}
 d &= 271 \text{ m}, \theta: 4 \text{ mrad}, Ep: 12 \text{ dBm}, Ss: -50 \text{ dBm} \\
 Att_{Geo} &= 21 \text{ dB} \\
 Att_{mol} &= 0,11 \text{ dB} \\
 S_{loss} &= 0 \text{ dB} \\
 R_{level} &= 12 - 21 - 0,11 - 0 = -9,11 \text{ dBm} \\
 R_{level} &= -9 \text{ dBm}.
 \end{aligned}$$

5.1.5 تجانس الحزمة في جبهة طول الموجة

من العوامل المؤثرة على تجانس الحزمة في جبهة طول الموجة نوعية المصادر والوسیط البصري المستعمل. وتأثير هذه العوامل على نوعية الحزمة الضوئية وبالتالي على تقسيم الوصلة. والمدف الأمثل هو تحقيق حزمة ضوئية منتظم بتوزيع قدرة متجانس (Top Hat) دون أن يتجاوز فرق القدرة في جبهة موجات الحزمة 3 dB. وبين الشكل 11 حزماً مختلفة بدرجة تجانس مختلفة.

الشكل 11

حزام ضوئي FSO ودرجات تجانس مختلفة



Rap 2106-11

6.1.5 الهامش في وحدة المسافة

إن أحد العناصر الحامة (لكن ليس بمفرده) للوصلة موضوع الدراسة على مسافة معينة هو هامش وحدة المسافة التي تتيح الحصول على أحد عناصر المقارنة بين المطاراتيف. وفيما يلي العلاقة التي تحده:

$$(21) \quad L_{margin}(\text{dB/km}) = M_{link} / d$$

حيث:

: هامش (dB/km) لوحدة المسافة

: هامش الوصلة (dB)

: المسافة (km)

مثال:

$$\begin{aligned}
 d &= 0,271 \text{ km}, M_{link} = 41 \text{ dB} \\
 L_{margin} &= 41 / 0,271 = 151,29 \text{ dB/km} \\
 L_{margin} &= 151 \text{ dB/km}.
 \end{aligned}$$

6 نشر الوصلات FSOL في مناطق مناخية خاصة

الوصلات FSOL عموماً وكما ورد في الفقرة السابقة هامشًا كبيراً للحماية من المطر والضباب. لذلك يمكن أن تكون الوصلات أطول بكثير إذا ما نشرت في مناطق خالية من الأمطار تقريباً. ويفترض بعد حساب بسيط هامش قدره 20 dB يتبع 10 أضعاف طول الوصلة. وحتى في مثل هذه الحالة، يتعين مراعاة آثار التوهين الجوي *Latm* (انظر الفقرة 1.3) وتأثير انحساء الحزمة البصرية وترصد هذه الآثار بشكل رئيسي عند امتصاص الجزيئات أو عند الانكسار الجوي الناجم عن تغير درجات الحرارة، في خبو التلاؤث مثل التراوحت في السوية المستقبلة. أما مدى التراوح في الصحراء الذي تحدده المعادلة (14) بالفقرة 6.3 فيتطلب مزيداً من الدراسة. لكن بالنسبة إلى المناطق شبه الصحراوية، يقدم المرجع Zilberman [12] بالنسبة إلى الشرق الأوسط نموذج خصائص عمودياً لشدة الاضطراب الإنكساري C_n^2 استناداً إلى مجموعة كبيرة من قياسات التصوير LIDAR. ويمكن تطبيق هذا النموذج على المناطق الصحراوية إلى أن يتم إعداد نموذج أكثر دقة في المستقبل.

وقد يكون تنوع الاستقبال بعدسات منفصلة تديراً فعالاً للتصدي لهذا النوع من خبو التلاؤث.

وهناك مشكلة أخرى ينبغي أخذها في الحسبان وهي آثار العواصف الرملية في الصحراء التي قد تعيق إلى حد بعيد بين المرسل والممستقبل. فالغبار والرمل اللذان تنشرهما الرياح في الصحراء يتكونان من جزيئات صغيرة جداً (مثل الكالسيوم والسيликون والألミニوم والكربون). ويتوقف أثر العاصفة الرملية على الرؤية بالنسبة إلى الوصلات FSOL على سرعة الرياح. وهناك برامج حاسوبية تتيح حساب إجمالي (الامتصاص والانتشار معامل الإرسال في منطقة صحراوية. ولم تحظ هذه المسألة بالبحث الكامل وتتطلب أيضاً مزيداً من الدراسة.

غير أن البرنامج الحاسوبي FASCOD (ONTAR) الذي يستخدم نموذج الصحراء (حيث الرذاذ مكون أساساً من جزيئات رملية) يصلح لحساب إجمالي (الامتصاص والانتشار) معامل الإرسال في منطقة صحراوية ما. أما معطيات الدخل الازمة فهي الرؤية عند سوية الأرض وسرعة الرياح على ارتفاع 10 m. ويمكن للمستعمل تحديد نموذج المناخ والرذاذ الذي يريده من أجل حساب التوهين الجوي أو استخدام قياسات توزيع مقدار الرذاذ وتركيزه حجماً وعدداً الواردة في المرجع [12] (Zilberman and Kopeika) استناداً إلى قياسات LIDAR على ارتفاعات مختلفة في منطقة البحر المتوسط (إسرائيل).

7 اعتبارات تشغيلية

نشر الوصلات البصرية في أي وقت وأي مكان مع افتراض تعدد إمكانية التنسيق من أجل تجنب التداخل بين هذه الوصلات التي يشغلها مشغلون مختلفون.

ونظرياً يحدث التداخل بين الوصلات FSOL في الحالات التالية:

- عندما يستعمل نظام نفس التردد (طول الموجة) أو ترددات متقاربة (أطوال موجات);
- وبموازاة ذلك يعملان في أمكنة متقاربة جغرافياً.

وعندما تكون الترددات المستعملة متقاربة يتداخل الطيف المرسل لwave مع طيف آخر لوصلة FSOL مما يسبب تداخلًا غير مقبول. وفي هذا الصدد، فإن اختيار الترددات (أطوال الموجات) مسألة هامة بالنسبة إلى المشغلين من أجل تفادي آثار التداخل بين الوصلات (انظر الفقرة 3.2).

لكن التداخل لن يكون ضاراً إلا إذا كانت الوصلات تعمل في بيئة جغرافية محدودة جداً. وكما ورد في الفقرة 1.3 يتم عادةً توليف الحزمة الضوئية للموجات البصرية جهة الاستقبال بحيث يبلغ قطرها حوالي عدة أمتار لوصلة طولها 1 km. وذلك يعني أن قدرة إرسال وصلة FSOL تصل شديدة التمرکز في حزمة ضيقة مع زاوية فتحة قدرها 0,1°. ومن ناحية أخرى، تكون زاوية فتحة العدسة جهة المستقبل أوسع بقليل بحيث تتيح بعض المرونة للتكييف مع كل المباني أو غيرها من عوامل التغيير. ويلاحظ أن قدرة الموجة البصرية تنخفض كثيراً بمقدار عشرات من الديسيبلات مثلاً خارج الحزمة الضوئية المستقبلة.

ويفترض بالتالي أن احتمال التداخل بين وصلات FSOL لمشغلين مختلفين ضئيل إلا إذا نشرت بالتوازي واستعملت نفس التردد (طول الموجة).

وقد يستدعي أثر أشعة الشمس الذي وردت مناقشته في الفقرة 7.3 مزيداً من انتباه المشغلين من أجل اختيار موقع محطات الوصلات FSOL.

1.7 أوقات الانتشار

ثمة خاصية هامة أخرى للتجهيزات البصرية في الفضاء الحر (FSO) وهي سرعة إرسالها للمعطيات الرقمية التي قد يمكنها من الاستغناء عن المسير في وصلة شبكة محلية.

وبالفعل فإن معظم التجهيزات FSO تقبل جميع بروتوكولات الإرسال. وعموماً لا تجري أي معالجة للمحتويات أو لطبيعة المعطيات مما يتيح أوقات انتشار قصيرة نسبياً.

والمعلومات التي يتبعن مراعاتها في حساب وقت الانتشار حتى النفاد هي:

- وقت المعالجة الإلكترونية للتجهيز FSO (المرسل والمستقبل)؛

- وقت انتشار الضوء $3 \times 10^{-9} \text{ m/s}$ تقريباً؛

- وقت الانتشار هو مجموع هاتين المعلمتين؛

- مثال:

- وصلة بطول 500 m،

- معدل معطيات 155 Mbit/s،

- مثال وقت معالجة إلكترونية لتجهيز FSO: $3 \times 10^{-7} \text{ s}$ ؛

- وقت انتشار الضوء في الجو بين التجهيزين A وB: $M \leq 500$ وقت الانتشار $1,5 \times 10^{-6} \text{ s}$ ؛

- وقت الانتشار: $\mu\text{s} 2,11 = 10^{-6} \times 2,11 \Leftrightarrow 10^{-7} \times 2,11$ ؛

2.7 سرية البيانات المرسلة

يستعمل معظم المصنعين تشكيل اتساع خاص بكل منهم لإرسال البيانات بالليزر، يقبل عموماً جميع أنواع بروتوكولات الإرسال، وإمكانيات "قرصنة" المعلومات محدودة نسبياً.

وباستثناء الإجراءات المباشرة على التجهيز أو منافذه لا يوجد إلا حلاً "لاستعادة البيانات المرسلة يتطلبان مهارات تقنية عالية ومعايير تدخل معقدة.

ولا تتم قرصنة المعلومات إلا إذا أجرى الشخص العمليات التالية:

1 - الحصول على نفس التجهيز FSO من نفس المصنع من أجل تجميع المعطيات وفك تشفيرها.

2 - "تجميع" معطيات جزء من الحزمة الضوئية تصبح شديدة الاتجاهية. و"استعادة" طاقة كافية لمعالجتها (الشكل 12):

- إما بين موقعي النقطة A، من أجل الحصول على البيانات المرسلة من الموقع X أو Y فقط، إضافة إلى صعوبة تجنب قطع الحزمة؛

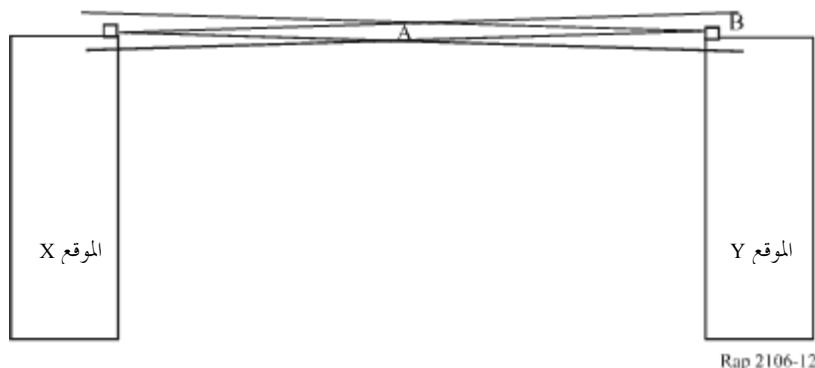
- وإما وراء الموقع Y، (النقطة B)، مثلاً للمعطيات المرسلة من الموقع X، مع العلم بأن توهين الإشارة باللغ الأهمية عند الابتعاد من المصدر؛

- وإما أمام الموقع Y، B، مثلاً، فيما يتعلق بالبيانات المرسلة من الموقع Y إضافة إلى صعوبة تجنب قطع الحزمة.

وأخيراً، تكمن الصعوبة الأخيرة في معرفة بروتوكول الإرسال من أجل فهم المعطيات المجمعة.

الشكل 12

من أجل تجميع البتات المرسلة من X أو Y، يجب على المقتحم أن يجمع جزءاً من الحزم



3.7 إرشادات لتنفيذ الوصلات البصرية في الفضاء الحر (FSOL)

1.3.7 عملية تركيب الوصلات FSOL

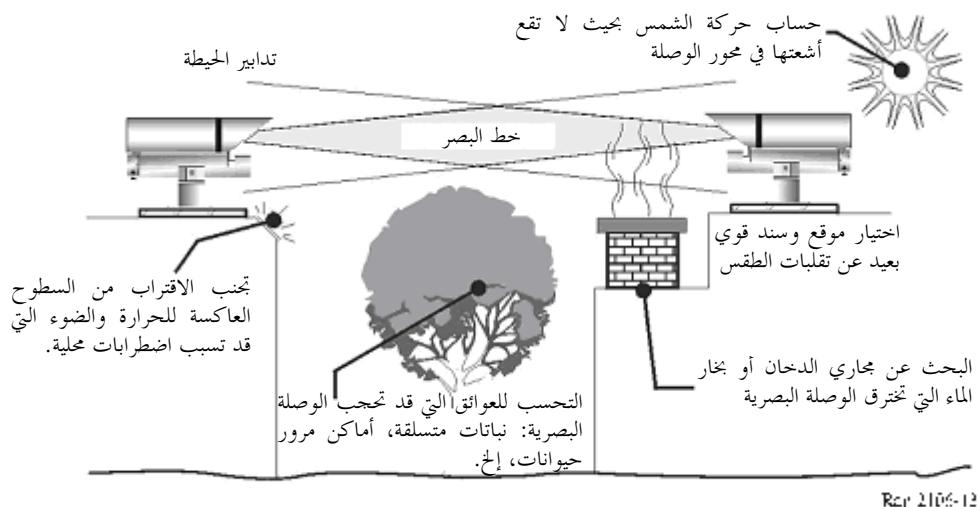
يركب تجهيز FSO عموماً بطريقة مماثلة للنظام الثابت اللاسلكي:

- دراسة هندسة الوصلة (مثال باستعمال البرمجية "FSO prediction") من أجل تحديد تيسير الوصلة؛
- التركيب في نقطة مرتفعة (مبانٍ، أعمدة، أبراج خزانات مياه، ...);
- في خط البصر دون عوائق في المسار الحالي أو القادم؛
- وقت التركيب أقل من يوم للوصلة الواحدة.

لكن بسبب هذه التقنية الخاصة، يتبع مراقبة بعض العوامل والتدابير الاحترازية أثناء عمليات التركيب (الشكل 13).

الشكل 13

التدابير الاحترازية عند تركيب نظام بصري في الفضاء الحر



ولا بد من التراصف بدقة كبيرة عند توافر خصائص التجهيزات المذكورة (تباعد منخفض لحزمة الليزر). ويتميز تراصف المرسل والمستقبل اقتران الوصلة البصرية. وقد يختل ذلك تبعاً للاهتزازات الميكانيكية. ويتعين على مرشاح نظام الاتصالات:

- تثبيت المعدات على أساس صلب أو جدار استنادي بحيث تكون أقل عرضة للاهتزازات أو الصدمات (حافة الجدار، جانب الجدار، ...);
- تجنب التراصف المباشر للوسائط البصرية مع أشعة الشمس؛
- تجنب الأقرب من العناصر التي قد تسبب اضطرابات جوية (مداخن، سطوح عاكسة، ...).

2.3.7 مثال لعملية تراصف تجهيز FSO

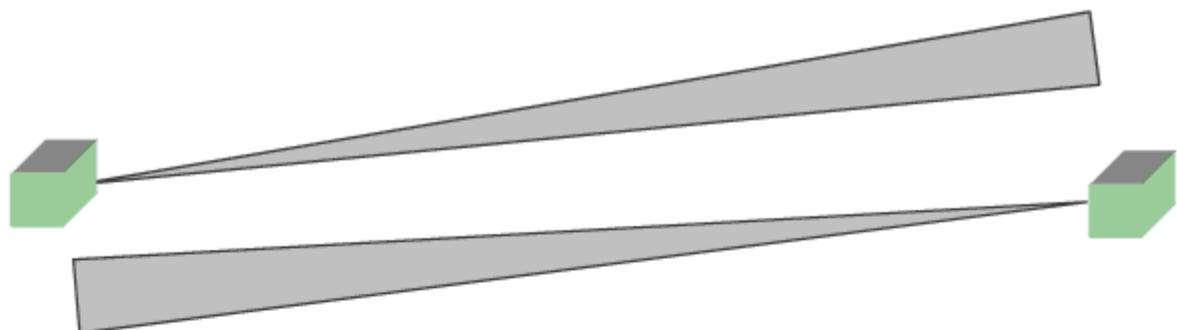
تجري عملية تراصف تجهيز FSO بعد حساب بعض القيم الأولية مثل:

- سوية الاستقبال؛
- قطر الحزمة الضوئية.

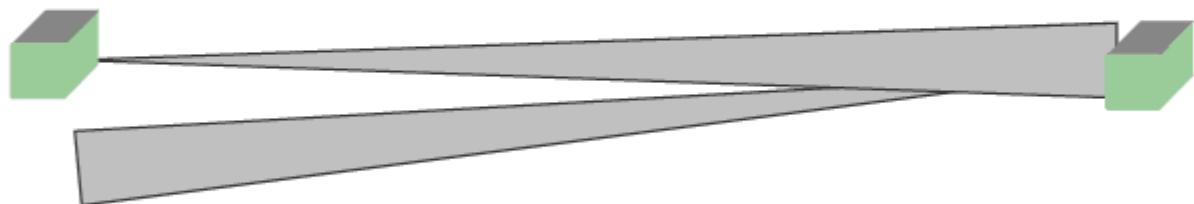
وتتم أول سوية تراصف باستعمال تراصف رؤية باتجاهي الارتفاع والسمت من الجهتين.

ويحتاج إجراء تراصف دقيق إلى كاميرا وسوية الصوت وتردد استدعاء ودلالة قياس القدرة، وإلى أن يتبع الخطوات التالية (الشكلان 14 و15).

الشكل 14
مثال عملية التراصف



أ) تراصف حزمة FSO في الجهة 1 مع مستقبل FSO في الجهة 2



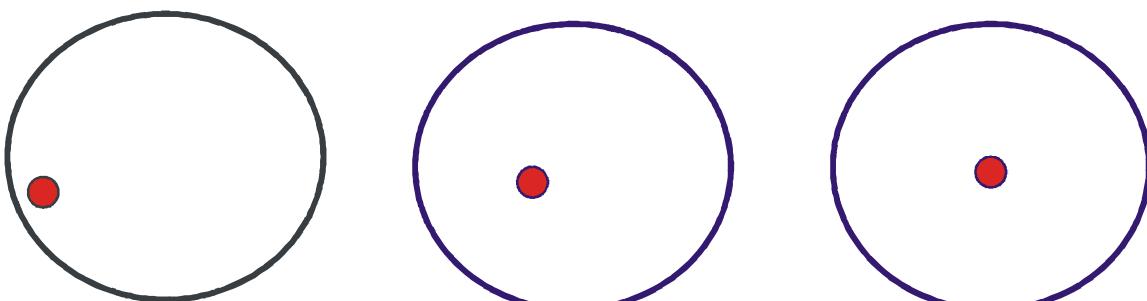
أ) تراصف حزمة FSO في الجهة 2 مع مستقبل FSO في الجهة 1



ج) إضافة إلى ذلك تحديد دقيق لمراكز حزمتين 1 (بنفسجها) في منطقة استقبال (Ra) (أحمر)
المرقع 2 والعكس (بالارتفاع والسمت)

Rap 2106-14

الشكل 15
عملية تراصف دقيق



Rap 2106-15

4.7 وصلات FSOL متعددة

- في حالة الوصلات FSOL المتعددة التي تستعمل نفس التردد ونفس سوية الاستقبال، ينبغي مراعاة ما يلي من أجل تحذيب الخطأ في البناء:
- أن يكون لقطر الحزمة بين الوصلتين FSOL المتوازيتين أو شبه المتوازيتين أكبر بعدها ضعفي مسافة قطر الحزمة الأقصر؛
 - أن يكون أقل تباعد زاوي بين وصلتين FSOL ضعفي زاوية التباعد الكلي للوصلة القصيرة؛
 - أن لجنة الدراسات 15 لقطاع تقدير الاتصالات في الاتحاد وضع التوصية ITU-T G.640 بشأن هذا الموضوع - السطوح البينية المترافق طولانياً في الواقع المشتركة لأنظمة البصرية في الفضاء الحر.

8 ملخص

يقدم هذا التقرير خصائص الوصلات FSOL لتطبيقات الخدمة الثابتة، وكذلك متطلباتها التقنية/ التشغيلية. وقد ركزت الفقرات السابقة على الوصلات FSOL، مثل تلك الخاصة بالخدمة المتنقلة أو الخدمات الفضائية. وفيما يلي تعداد للمواضيع التي تتطلب مزيداً من الدراسة ويتبعها مراعاتها:

- تطوير تكنولوجيا الأجهزة البصرية؛
- توسيع تطبيقات الخدمة الثابتة؛
- الماء، حسب الاقتضاء، مع وصلات FSOL لتطبيقات خدمة الاتصالات الراديوية الأخرى.

وقد توسيع الوصلات FSOL في إطار دراسات لاحقة لتشمل أنظمة خارجية FSO متعددة وأنظمة داخلية FSO من نقطة إلى نقطة ومن نقطة إلى نقاط متعددة وعمليات اختبار وقياس.

المراجع

- [1] G. Nykolak, *et al.*, “4 X 2.5 Gb/s 4.4 km WDM free-space optical link at 1 550 nm,” in Proc. OFC’99, PD11, 1999.
- [2] Y. Aburakawa, “Dense wavelength division multiplexed optical wireless link towards terabit transmission,” in Proc. Of MWP’03, pp. 135, 2003.
- [3] International Electrotechnical Commission (IEC), IEC 60825-1 standard, “Safety of laser products”.
- [4] G. Mie, Ann. Physik., Vol. 25, pp. 377-445, 1908.
- [5] K. Morita, *et al.*, “Light wave attenuation in propagation through the atmosphere,” Review of Electrical Communications Labs., Vol. 19, No. 714-725, pp. 798-842, 1971.
- [6] Final Approach Visibility Studies, 1955, U.S. Weather Bureau.
- [7] Y. Aburakawa, *et al.*, “Experimental evaluation of 800-nm band optical wireless link for radio access network,” IEICE Trans. Electron., Vol. E86-C, pp. 1 175-1 183, No. 7, 2003.
- [8] J.S. Marshal and W.M. Palmer, “The distribution of raindrops with size”, Journal of the Meteorology, Vol. 5, No. 6, pp. 165, 1948.
- [9] K. Morita, and I. Higuchi, “Statistical studies on electromagnetic wave attenuation due to rain,” Review of Electrical Communications Labs., Vol. 19, No. 7-8, pp. 798-842, 1971.

- [10] N. Hiromoto, “Novel detector technologies for infrared communication and sensing, CRL International Topic Workshop on Space Laser Communication Current Status and Future Perspectives, pp. 90-95, 1997.
- [11] M. Akiba, *et al.*, “Measurement of optical propagation characteristics for free-space optical communication during rainfall”, IEICE Trans. Commun., Vol. E87-B, No. 7 July 2004.
- [12] Zilberman A., Kopeika N. S., “Aerosol and turbulence characterization at different heights in semi-arid regions”, Proc. SPIE Vol. 5891, p. 129-140.
- [13] P. Bataille, “Analyse du comportement d’un système de télécommunication optique fonctionnant à 0,83 micron dans la basse troposphère”, Thèse, Université Rennes, 1992.
- [14] H. Vasseur, *et al.*, “Influence de la troposphère sur les liaisons sans fil aux ondes millimétriques et optiques”, Propagation électromagnétique du décimalétrique à l’angstrom, 3ièmes journées, Rennes 1997.
- [15] T.H. Carbonneau, D.R. Wiseley, “Opportunities and challenges for optical wireless; the competitive advantage of free-space telecommunications link in today’s crowded marketplace”, SPIE Conf. on optic. Wireless Com., Boston, USA, Vol. 3232, 1998.

الملاحق 1

أمثلة موازنة الوصلة

1 مثال موازنة الوصلة

يقوم تصميم موازنة الوصلة FSOL على أساس تيسير الوصلات المطلوب مع مراعاة خصائص الانتشار في الموقع الذي تعمل فيه الوصلة.

ويبيّن الجدول 1-A1 أمثلة على معلمات النظام لنوتين مختلفتين للوصلات FSOL. وفي النوعين من الأنظمة اعتمد ثنائي مسار (LD) ليزري بنفس قدرة الإرسال. كما تم اختيار خسارة تمديد الحزمة، L_p ، بحيث تنتج قيمة فعالة قدرها 24 dB وتقابل خسارة تمديد الحزمة خسارة كبيرة للوصلة FSOL بين المرسل، Tx، والمستقبل Rx، أي الخسارة في الفضاء الحر ناقص بحجم كسب الموجات الكهربائية. ويعبر عن الخسارة L_p نظرياً بالمعادلة التالية:

$$(1-A) \quad L_p = (A_r / w_r)^2 L_{atm}$$

حيث:

w_r : قطر الحزمة النقطية للضوء المرسل على مسافة r (طول الوصلة)

A_r : فتحة فعالة لعدسة الاستقبال.

ويمكن تسوية هاتين المعلمتين w_r و A_r من خلال وظيفة تباعد العدسات البصرية المركبة في المرسل والمستقبل. وتعتبر الخسارة الجوية، L_{atm} ، عادةً ضئيلة كما ذكر في الفقرة 1.3.

وتنتج قدرة الاستقبال المطلوبة عن حساب الخسارة LP بما فيها الهوامش الالزامية من آثار الضباب والمطر. وصممت الهوامش الإجمالية في الأمثلة الواردة في الجدول 1-A1 لتقارب القيمة 22 dB في نوعي الأنظمة.

ومن المعروف أن وصلتين FSOL مختلفتي الطول قادرتان على العمل بقدرة إرسال وخسارة تمديد حزمة فعاليتين، لكن نسبة الانقطاعات الناتجة عنهما مختلفة كثيراً.

ويلاحظ أنه لا يمكن استخدام معدل انقطاع الوصلة البالغ 0,1% للنوع 1 شبكة التوصيل العمومية مثل PSTM أو ISDN. غير أن الوصلات FSOL من النوع 2 ذات معدل الانقطاع الأكثراً انخفاضاً بكثير من النوع 1 تصلح كنظام للتنفيذ الثابت اللاسلكي الموصول بالشبكات العمومية المركزية.

الجدول 1-A1

مثال تصميم موازنة وصلة FSOL

النوع 2	النوع 1	المعلمات
350	900	طول الوصلة (m)
622,08		قدرة الوصلة (Mbit/s)
$9 \cdot 10 = BER$		المعدل BER المطلوب
%0,004 (حوالي 20 دقيقة/السنة)	%0,1 (حوالي 9 ساعات/السنة)	معدل انقطاع الوصلة
(mW 20) dBm 13		قدرة الإرسال (خرج LD: الإسبي)
3		خسارة الإدراجه في المرسل (dB)
24		خسارة تمديد الحزمة (dB)
3		خسارة الإدراجه في المستقبل (dB)
15,5	14,0	هامش الضباب (الللاحظة 1) (dB)
6,5	8,0	هامش هطول المطر (الللاحظة 1)
40-		حساسية المستقبل (dBm)

الملاحظة 1 - استناداً إلى معطيات إحصائية جمعت في طوكيو [7] [9].

2 مثال للتتبؤ بتسهيل نظام FSO

من أهم العناصر التي ينبغي معرفتها في الإرسالات البصرية في الفضاء الحر (FSO) هو هامش النظام FSO. وتبعاً لنمط تجهيزات المشغلين الراديوية أو لأنظمة الترحيل الراديوية، من الهام جداً وبالفعل معرفة هامش وصلة معينة. وعند تركيب الوصلة تتيح عدة خواص رياضية حساب تسهيل الوصلة لسنة واحدة أو للشهر الأسوأ مثلاً.

وتكون الخطوة الأولى في معرفة هامش الوصلة. ويتيح ذلك معرفة قدرة التجهيز الليزري على إرسال معطيات رقمية على الرغم من تغيرات الأحوال الجوية.

ومن أجل استخدام خواص التنبؤ لا بد من توفر معلمات التجهيز التالية (غير شاملة):

- قدرة الإرسال؛

- حساسية المستقبل؛

- منطقة التقاط المستقبل؛

- تباعد الحزمة المرسلة.

واستناداً إلى هذه المعطيات مثلاً يمكن معرفة التوهين الهندسي وهامش الوصلة وتسهيلها أيضاً.

1.2 هامش الوصلة

يقدم الجدول أدناه بعض أمثلة حساب هامش الوصلة لثلاثة أنماط من التجهيزات. وأجريت الحسابات لمسافة قدرها 500 m وأهمل التوهين الجزيئي. وهوامش الوصلات الواردة هنا كمثال، هي عناصر أساسية من أجل الإلام لاحقاً بتهين الإشارة الليزرية الناجم عن الظواهر المناخية (ضباب، مطر، ثلج، تأثير، ...).

الجدول 2-A1

مثال ثلاثة أنماط لهوامش الوصلات

26	13	10	قدرة الإرسال (dBm)
36-	40-	35-	الحساسية (dBm)
18	17	26	تهجين هندسي (dB) (m 500 = D)
0	2	1	المخسارة في النظام (dB)
44	34	18	هامش الوصلة (dB)

2.2 التيسير ونوعية الخدمة

يقدم هذا الجزء من التقرير مثالاً عملياً لتحديد نوعية الخدمة (QoS) في وصلة معينة تستخدم خصائص التجهيزات الثلاثة FSO.

وفيما يلي العناصر المستخدمة في المثال:

- طول الوصلة: 500 m؛
 - المصنّع: ثلاثة مصنعين من أصول مختلفة (A، B، C)؛
 - التجهيز: سطح بياني SDH Mbit/s 155 مع ألياف بصريّة؛
 - النموذج: استعملت نماذج تيليكوم فرنسا للتوهين الناجم عن الرذاذ (ضباب) الذي يشكل أحطر أسباب التوهين في وصلة FSOL.
 - الموقع: موقع واحد في مدينة رين الفرنسية.
- تحديد نوعية الخدمة عملية تجري في ثلاثة مراحل؛ وبالتالي فهي عملية يمكن برمجتها حاسوبياً كلياً أو جزئياً.

1.2.2 مثال حساب الرؤية الدنيا

تستعمل لهذا المثال وصلة طولها 500 M وسطح بياني معدل 155 Mbit/s. وتحدد قيمة الرؤية الدنيا استناداً إلى هامش الوصلة الخططي بتطبيق نماذج توهين تيليكوم فرنسا.

الجدول 3-A1

مثال حساب الرؤية الدنيا في ثلاثة تجهيزات

C التجهيز	B التجهيز	A التجهيز	
1 550	850	690	طول الموجة (nm)
500	500	500	طول الوصلة (m)
26	13	10	قدرة الإرسال (dBm)
36-	40-	35-	الحساسية (dBm)
18,59	17,4	25,94	التوهين الهندسي (dB)
0,05	0,205	0,05	التوهين الجزيئي (dB)
0	0	0	الخسارة في النظام (dB)
43	35	19	هامش الوصلة (dB)
87	71	38	الهامش الخطي (dB/km)
210	250	470	قيمة الرؤية الدنيا (m)

2.2.2 مثال المعطيات الإحصائية للأحوال الجوية

استناداً إلى ملفات الأحوال الجوية التي تقدمها الأرصاد الجوية الفرنسية عن مدينة رين والتي تعطي النسبة المئوية لظهور الضباب في الساعة والتراجحة عن بيانات جمعت خلال فترة طويلة من الزمن وضعت الرسوم البيانية التي تظهر النسبة المئوية الناتجة لظهور الضباب في ثلاث فترات زمنية هي:

— من الساعة 8 صباحاً إلى الساعة 8 مساءً؛

— من الساعة 8 مساءً إلى الساعة 8 صباحاً؛

— يوم كامل من منتصف الليل إلى منتصف ليل اليوم التالي.

وتميزت ملفات الأحوال الجوية هذه بالخصائص التالية:

— الرؤية في الساعة؛

— من 100 إلى 5 000 m؛

— من 1992 إلى 2002؛

— أكثر من 73 000 عملية رصد؛

— النسبة المئوية لظهور المراكم للضباب؛

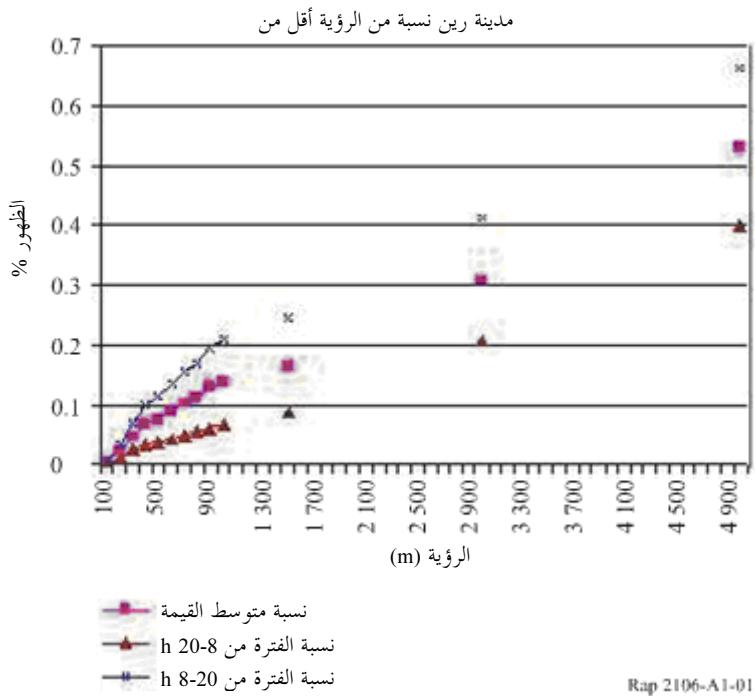
— الفترات الزمنية الثلاث للرصد في الساعة.

ورسمت ثلاثة منحنيات في الرسم البياني كل منها:

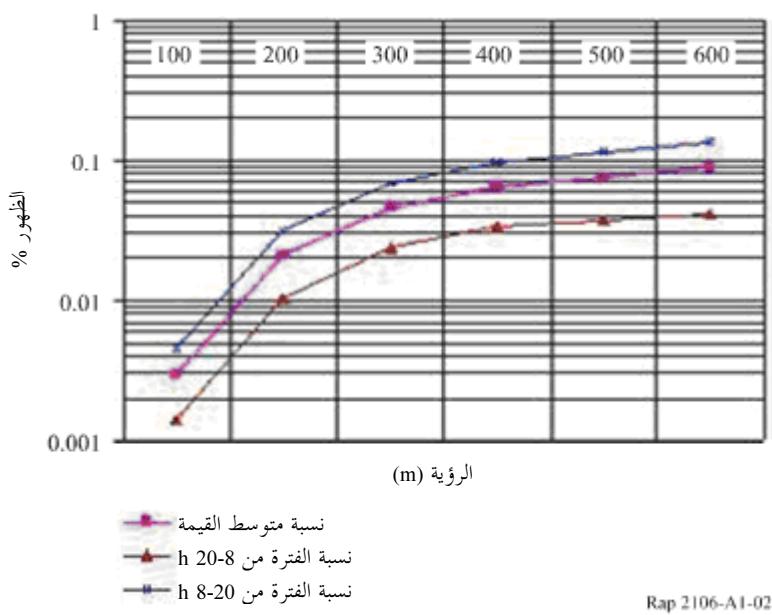
— في محور السينات: القيمة الدنيا للرؤية (m) (أي كثافة للضباب)؛

— في محور العينات: النسبة المئوية لظهور القيم الدنيا المختلفة للرؤية (%).

الشكل 1-A1
عملية تراصف دقيق



ولمزيد من الوضوح يظهر محور السينات في مقاييس لوغارتمي.



3.2.2 مثال حساب تيسر وصلة

ينعدم تيسر وصلة FSOL عندما تتجاوز كثافة الضباب هامش وصلة. واستناداً إلى الرسوم البيانية للأرصاد الجوية يمكن معرفة النسبة المئوية التي لا تيسر خلالها وصلة FSOL. ثم تعمم العملية من أجل تحديد تيسر هذه الوصلة FSOL. المعبر عنه بنسبة مئوية وبعدد الساعات (أو الدقائق) سنوياً. ويتم تحديد عدم تيسر وصلة FSOL من خلال تحديد القيمة الدنيا للرؤية في كل

تجهيز (في محور السينات) و تحديد النسبة المئوية لظهور الضباب. وبعد الحصول على هذه القيمة. تعتبر كل قيمة تتعداها هي قيمة عدم تيسير الوصلة FSOL.

وتقديم الجداول الواردة أدناه قيم النسبة المئوية وقيم عدم تيسير كل تجهيزات الثلاثة.

الجدول 4-A1

مقارنة الرؤية والفترات الزمنية

التجهيز C	التجهيز B	التجهيز A		ظهور الضباب
150	184	342		القيمة الدنيا للرؤبة (m)
0,008	0,015	0,052	Day	النموذج zoom
0,004	0,007	0,028	P8-20	
0,012	0,022	0,08	P20-8	

وبالتعميم يتحدد تيسير الوصلة FSOL موضوع الدراسة معبراً عنه بالنسبة المئوية وعدد الساعات (أو الدقائق) سنوياً. ومن أجل الموقع قيد الدراسة انظر الجدول 5-A1.

الجدول 5-A1

تيسير الوصلة في موقع مدينة رين للتجهيزات الثلاثة A و B و E

عدم التيسير — عدد الساعات سنوياً	% من التيسير	التجهيز A
4,56	99,948	سنة
1,23	99,972	الفترة الزمنية من الساعة 8 صباحاً إلى الساعة 8 مساءً
3,50	99,920	الفترة الزمنية من الساعة 8 مساءً إلى الساعة 8 صباحاً

سنة واحدة = 8 760 ساعة

عدم التيسير — عدد الساعات سنوياً	% من التيسير	التجهيز B
1,31	99,985	سنة
0,31	99,993	الفترة الزمنية من الساعة 8 صباحاً إلى الساعة 8 مساءً
0,96	99,978	الفترة الزمنية من الساعة 8 مساءً إلى الساعة 8 صباحاً

سنة واحدة = 8 760 ساعة

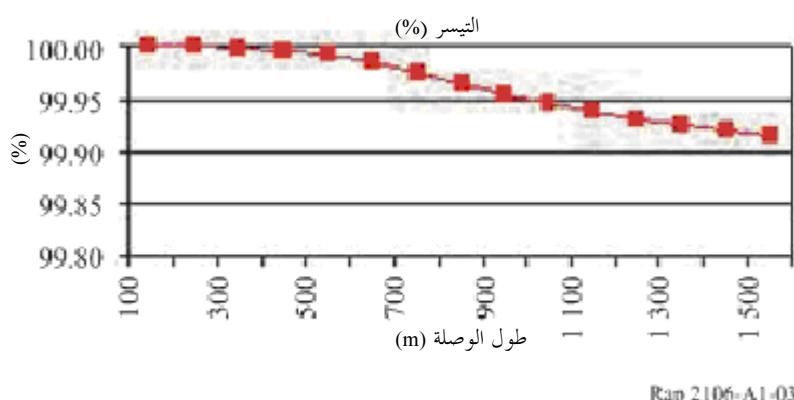
عدم التيسير — عدد الساعات سنوياً	% من التيسير	التجهيز C
0,70	99,992	سنة
0,18	99,996	الفترة الزمنية من الساعة 8 صباحاً إلى الساعة 8 مساءً
0,53	99,988	الفترة الزمنية من الساعة 8 مساءً إلى الساعة 8 صباحاً

4.2.2 مثال التيسير تبعاً لطول الموجة

ثمة طريقة أخرى تكمن في عرض النوعية QoS تبعاً لطول الوصلة FSOL في الموقع قيد الدراسة.

الشكل 3-A1

التيiser في موقع مدينة رين تبعاً لطول الوصلة



Rap 2106-A1-03

وهناك ثلاث ملاحظات هامة فيما يتعلق بهذا المثال، وهي:

- تتوقف نوعية خدمة وصلة FSOL على ظروف الطقس المحلية (الضباب مثلاً) وبالتالي فإن معالجة معطيات الأحوال الجوية دور رئيسي.
- تتوقف إدارة الخدمة على طول الوصلة (في ظروف جوية مماثلة)، ويمكن تعديل أو تحسين هذه المعلمة باختيار التجهيز أو المصنع. وعلى سبيل المثال، واستناداً إلى الرسوم البيانية السابقة، إذا طُلِبَت نوعية خدمة أعلى من 99,95 % في موقع مدينة رين، فلابد من ألا يتجاوز طول الوصلة 900 m.
- يمكن برمجة هذه العملية وغيرها من عمليات المعلمات المناحية حاسوبياً.

الملحق 2

مقارنة بين التوصيات ITU-R وبرمجية نوعية الخدمة "التنبؤ بنظام FSO (تجارب أجريت في فرنسا)

مقدمة

1

أجرى مشغل (نظام 04) تقييمات مقدرات منتجات FSO ووضع برمجية خاصة به اسمها "تنبؤ FSO". ولهذا الغرض فكر بإجراء تجربة تتيح تعریض مقدرات التجهيزات FSO إلى معطيات جوية، وتمت الدراسة في تليكوم فرنسا قرب مدينة تولوز في فترة تمتد على ستة شهور (من 2004.01.12 إلى 2005.05.31) أثناء فصل الشتاء، وهو الفصل الأسوأ للتجهيز الذي يستخدم تكنولوجيا FSO في نقل المعطيات الرقمية.

- وتمّة هدفان هما:
- مقارنة نتائج برمجية "التنبؤ FSO" بنتائج التجارب الميدانية على مدى فترة زمنية تكفي لاستخلاص معلومات إحصائية مفيدة.
 - تحصيص تحليل إحصائي بصورة رئيسية لأكثر الظواهر إساءة للوصلة البصرية، مثل: التوهين الناجم عن الضباب أو التوهين في الجو.
 - التتحقق من اتساق النتائج بمقارنتها مع ظواهر توهين أخرى ومع معطيات اختبار ميداني.
 - مقارنة نتائج الوصلة FSO بأهداف التوصيات ITU-R فيما يتعلق بوصلة الموجة الصغرية:
 - التوصية ITU-R F.1703 - أهداف التيسير للوصلات اللاسلكية الثابتة الرقمية الحقيقية المستعملة في مسارات وتوصيات مرجعية افتراضية طولها 27 500 km.
 - التوصية ITU-R F.1668 - أهداف الأداء من حيث الأخطاء للوصلات اللاسلكية الرقمية الثابتة الحقيقية المستخدمة في مسارات وتوصيات مرجعية افتراضية طولها 27 500 km.

وبعد عرض وجيّز لخصائص موقع التجارب والتجهيزات FSO ترد مقدمة موجزة عن التنبؤ بالحالة FSO وبرمجة محاكاة نوعية خدمة وصلة بصرية وصفها مركز البحوث والتطوير لتليكوم فرنسا.

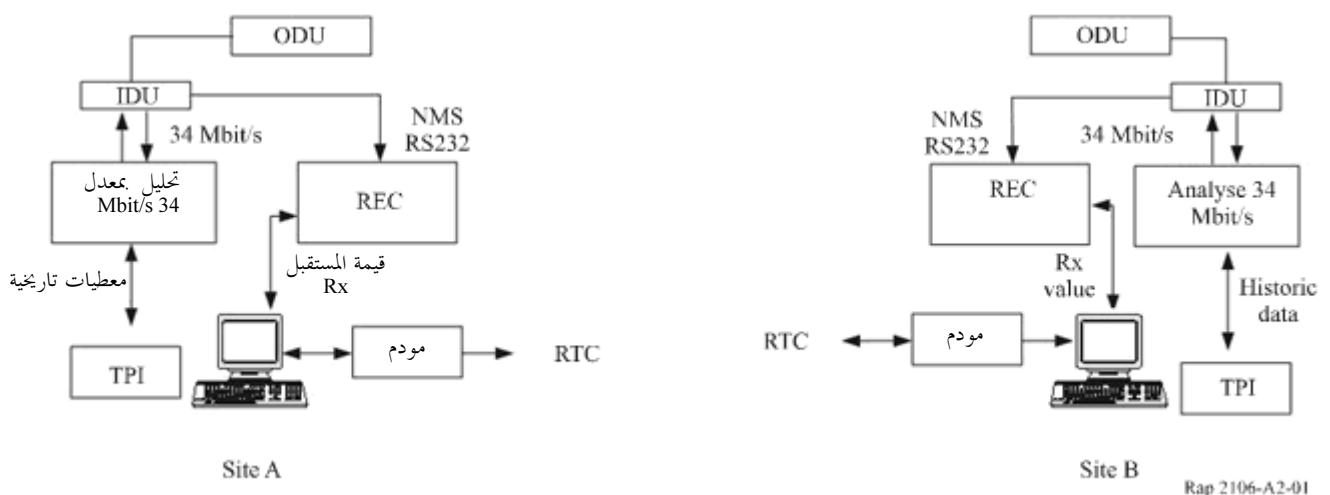
ثم تتم مقارنة نتائج البرمجية مع معطيات الوصلة البصرية ومعطيات الأحوال الجوية في الفترة المعنية من أجل تحقيق المدفین المنشودين.

تجارب ميدانية للوصلة FSOL 2

1.2 خصائص الموقع والتجهيزات

الشكل 1-A2

خصائص الوصلة



وصف التجهيزات، في كل موقع:

- يرسل النظام FSO ODU (وحدة الخارجية - IDU: الوحدة الداخلية) أرتال ثنائية PDM إلى مكان على بعد 0,2 m 270 (0,2 ميل) تقريرياً يقع بين المبنيين A وB.

يسجل محلل إرسال الرتل PDH واسمه فيكتوريا كل ثانية الأخطاء أو عدم التيسير حسب الاقتضاء ويرسل النتائج إلى حاسوب شخصي كل 15 دقيقة عبر توصيل RS-232. وهذا تحليل ثانوي. ومن بين المعلومات المسجلة نختار ونعدد ما يلي:

- ES: ثواني الخطأ (الخطأ في البتات)
- SES: الثانية شديدة الخطأ
- عدم التيسير.

تسجل برمجية إشراف المالك في كل دقيقة السوية المستقبلة (الحساسية) وترسل باستمرار المعلومات إلى حاسوب شخصي. يُركب مودم RTC ليتدخل في أي مكان من برمجيات الحاسوب الشخصي عند الحاجة.

تأتي بيانات الطقس من محطة الأرصاد الجوية الفرنسية الواقعة قرب المطار بلانياك (على بعد أقل من 500 m (0,4 ميل) من موقع بحار تيلكوم فرنسا). وترسل البيانات أسبوعياً بالبريد الإلكتروني محددة بالقياسات التالية:

- مقياس الإرسال الذي يعطي قيمة الرؤية (جميع القيم - الوضامة: كل دقيقة 40 000 قيمة تقريباً شهرياً).
- مقياس المطر الذي يعطي كثافة الهواطل (القيمة القصوى - الوضامة: كل ست دقائق).
- الثلج، ويعطي كثافة الثلج (القيمة القصوى).
- مقياس الإشعاع السماوي، ويعطي شدة الضوء (القيمة القصوى).

2.2 تصميم الوصلة

1.2.2 معطيات هندسية

الوصلات FSOL مؤلفة من تجهيزين مطرافيين (عمل كل منها وحدة ODU، ووحدة IDU) يتوجه كل منها نحو الآخر ويتيحان توصيلاً ثانياً PDH على مسافة قدرها 270 m تقريباً. وثمة معلومات أساسية [BOU 06] داخل إطار وصلة التركيب وهي:

- هامش الوصلة،
- السوية المستقبلة،
- قطر الحزمة النفطية.

2.2.2 المعطيات الميدانية

تضهر المعطيات المقيدة للوصلة في كل اتجاه بعد إجراء عملية التركيب في الجدولين 1-A2 و 2-A2:

الجدول 1-A2

الحساسية في الاتجاه من A إلى B

الاتجاه: من A إلى B	هامش الوصفة	السوية المستقلة	نظرياً	فعلياً	dBm 9-
			فعلياً	نظرياً	⁽¹⁾ dBm 11-
			نظرياً	فعلياً	dB 41
			فعلياً	نظرياً	dB 39

⁽¹⁾ يمكن خفض الفرق بمقدار 2 dB من خلال تسديد أدق.

الجدول 2-A2

الحساسية في الاتجاه من B إلى A

dBm 9-	نظرياً	السوية المستقلة	الاتجاه: من B إلى A	
⁽¹⁾ dBm 16-	فعلياً			
dB 41	نظرياً	هامش الوصافة		
dB 34	فعلياً			

⁽¹⁾ يحرص على إبقاء الاختلاف بين الاتجاهين بمقدار 5 dB من أجل دراسة حساسية المامش نسبة إلى معايير التيسير ونوعية الخدمة.

3 برمجية المحاكاة

تتيح النسخة V3.00 من برمجية التنبؤ بالنظام FSO ما يلي:

— حساب قيم تصميم الوصلة البصرية لأي مكان جغرافي.

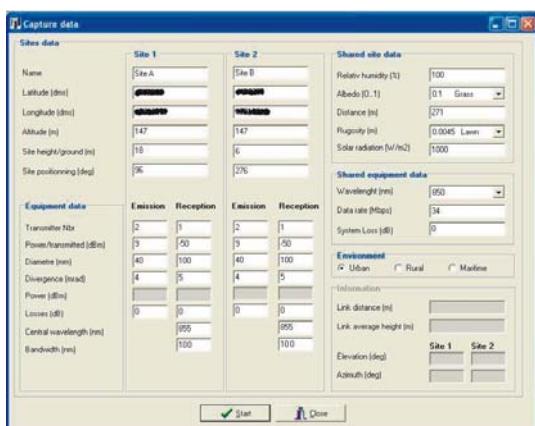
— حساب تيسير هذه الوصلة لأي مكان في فرنسا (في هذه النسخة).

1.3 نافذة تسجيل المعطيات

سحلت القيم التالية في أول نافذة لبرمجة التنبؤ بالنظام FSO: وتقسم إلى ستة أقسام هي: معطيات الموقع ومعطيات التجهيزات والمعطيات المشتركة للموقع والبيئة والمعلومات. ثم تبدأ عملية الحساب التي تتيح تحديد المعلومات المختلفة للوصلة وكذلك نوعية الخدمة والتيسير استناداً إلى ملفات الأحوال الجوية.

الشكل 2-A2

نافذة تسجيل المعطيات



Rap 2106-A2-02

2.3 نافذة التقرير

تشمل نافذة التقرير ما يلي:

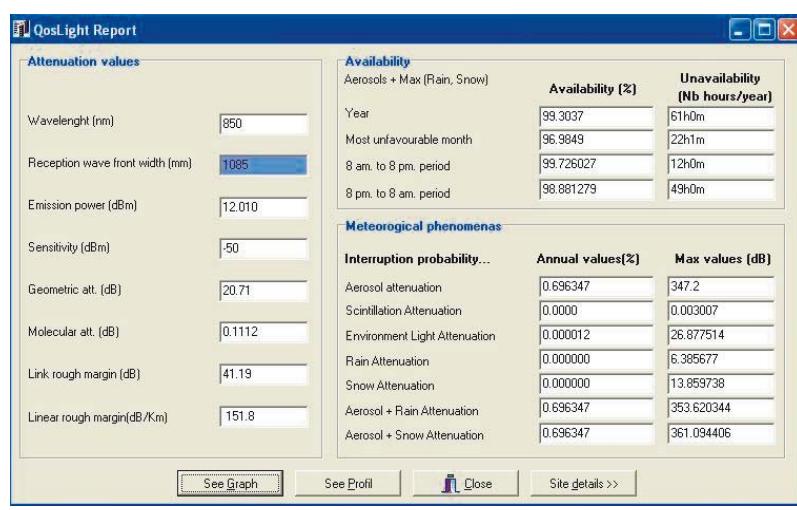
— قسم التيسير

- تيسير قدره 99,3037 % خلال عام، مما يعادل 61 ساعة انقطاع
- تيسير قدره 99,9849 % خلال الشهر الأسوأ، مما يعادل 22 ساعة انقطاع أي 36 % من إجمالي الانقطاعات في السنة.

- تيسر قدره 99,7260 % خلال النهار، ويمثل نسبة 20% من إجمالي الانقطاعات في اليوم.
- تيسر قدره 99,8813 % خلال الليل، ويمثل نسبة 80% من إجمالي انقطاعات اليوم.
- قسم الظواهر الجوية
 - تأثير الضباب وقدره 0,696347 %، أي 99,9982 % من إجمالي الظواهر الجوية
 - تأثير الضوء المحيط وقدره 0,000012 %، أي 0,0018 % من إجمالي الظواهر الجوية.
 - لا تأثير للتلاؤ أو المطر أو الثلج.

الشكل 3-A2

نافذة تقرير



3.3 نافذة المظهر العام

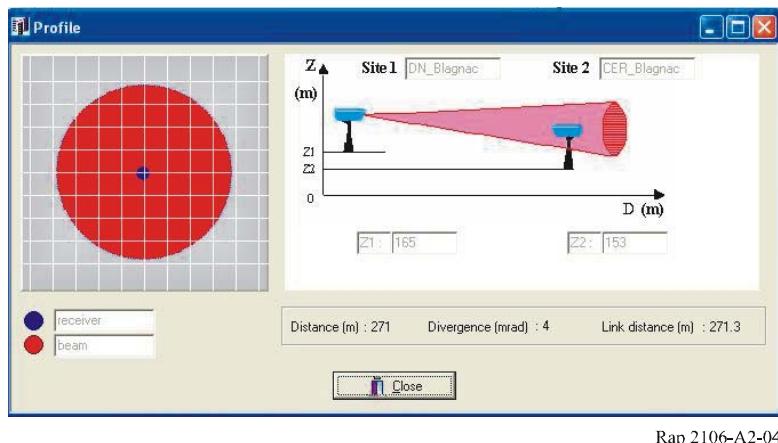
تصلح هذه النافذة للموقعين وتراعي الفرق بين الحزمة الضوئية في المستقبل وسطح المستقبل. وتعادل النسبة الباقية لحزمة الضوئية في المستقبل مقسمة على سطح المستقبل، وتساوي $100/1085 = 0.0905$.

وتدل هذه القيمة على:

- تناسب هام يتيح تحقيق تسديد وصلة ثنائية في ظروف جيدة.
- مقارنة جيدة لظاهرة الاهتزاز أو التمدد التي تصيب الوسائط (المباني).

الشكل 4-A2

نافذة المظهر العام



مقارنة النتائج

4

يقدم هذا القسم عملية المقارنة بين معطيات التجارب التي أجريت خلال ستة شهور ومعايير التيسير ونوعية الخدمة والقيم الناتجة عن البرمجية.

1.4 مقارنة نتائج برمجية التنبؤ بالنظام FSO ومحطة الأرصاد الجوية الفرنسية

1.1.4 التوهين الناجم عن الرذاذ (الضباب)

تمثل ثلاثة نماذج صيغ للتهين الناجم عن الرذاذ أو الضباب يجري تحليلها ومقارنة نتائجها من أجل التتحقق من النماذج التي يحددها المرجع Al Naboulsi & Al Naboulsi والتي اعتمدها برمجية "التنبؤ".

وهذه النماذج الثلاثة هي:

- النموذج Al Naboulsi & Al Naboulsi لضباب الحركة الأفقية في فترة النهار
- النموذج Al Naboulsi & Al Naboulsi لضباب الإشعاع في فترة الليل

ويفهم ما يتعلق بمثال التوهين الناجم عن الإشعاع (انظر المعادلة (3) في الفقرة 2.2.3 من متن التوصية)

$$Aff_{fog,d} = 10 \log_{10}(1/\tau(\lambda, d)) = 10 \log_{10}(1/\exp(-\sigma(\lambda)d)) = 10 \log_{10} \exp(\sigma(\lambda)d) = 10 \frac{\ln(\exp(\sigma(\lambda)d))}{\ln 10}$$

$$Aff_{fog,d} = \frac{10}{\ln 10} \sigma(\lambda)d \quad \text{يعادل:}$$

مثال على ذلك، في رؤية قدرها 80 متراً بوجود الضباب ينتج: $Aff_{fog} = 217 \text{ dB/km}$ و $\sigma(850) = 49.97$

2.1.1.4 الإجراء

تعالج المعطيات لتصبح قادرة على تقديم نماذج مقارنة تقوم على أساس قطع الوصلة FSOL. ويتم اختيار هذه المعطيات عندما يكون الضباب (ملف أحوال جوية - معطيات الرؤية) كثيناً إلى درجة تقطيع عندها الوصلة البصرية.

مثال على ذلك، تعادل الرؤية البالغة 100 m مع وجود الضباب، توهيناً ناجماً عن الرذاذ قدره 180 dB/km تقريراً أي حوالي 49 dB بالنسبة لطول الوصلة وهذه القيمة أعلى من هامش الوصلة (المامش الخططي هو 124 dB/km). لذا يحدث نظرياً انقطاع التوصيل.

وينبغي تأكيد هذا الانقطاع الناجم عن الضباب مع التقييد بنفس النماذج الزمنية (MM:DD:YY–HH:MM) وإرسال ملفات معطيات محلل للإرسال (قيمة عدم تيسير الوصلة) ومعطيات برمجية للإشراف FSO (قيمة الحساسية $S > 55$ dBm – القيمة المكافحة للانقطاع في اختبارات المختبر).

ولا يحتفظ إلا بمعطيات الانقطاع الناجم عن الضباب.

3.1.1.4 النتائج

وقد احتفظ بأكثر من 400 قيمة تقريباً تفي بالخصائص التي ورد وصفها أعلاه. واستبعدت بعض المعطيات غير المتسقة (رؤية كبيرة وتوصيل قابل للتشغيل). ويمكن تفسيرها بالمسافة النسبية بين مكان تجربة الوصلة FSOL وموقع محطة الأرصاد الجوية الفرنسية (500 m) التي تؤدي إلى تخالف زمني طفيف في التسجيلات عندما تكون حركة الضباب متزامنة مع الموقعين. أما عندما تكون حركة موازية لموقعين فالنتائج سيئة للغاية.

ويقدم الرسم البياني أدناه النتائج ومنها:

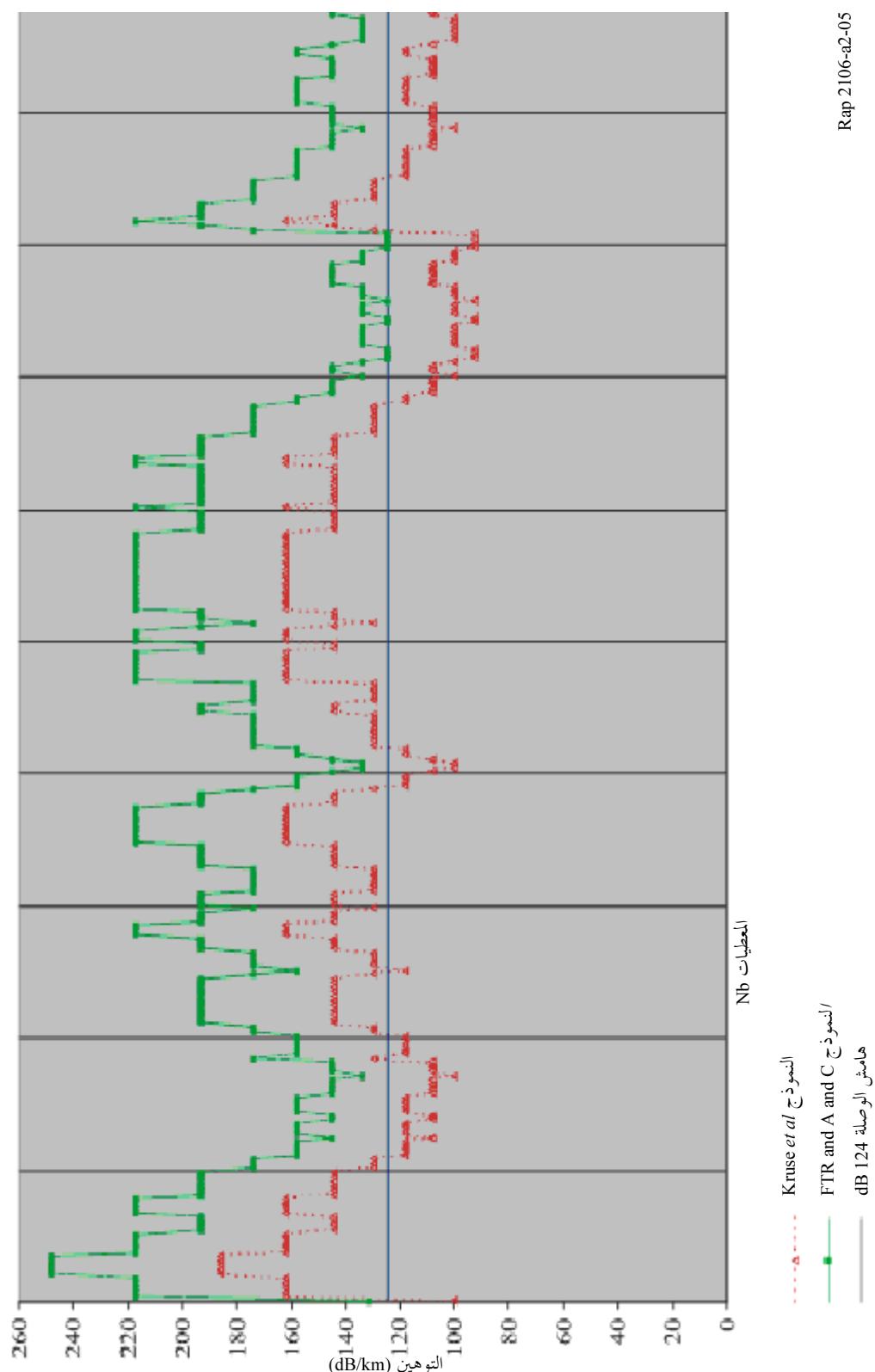
- الهامش الخطي للوصلة البصرية قدره 124 dB/km (المستقيم الأزرق).
- النموذج Al & Kim للتوهين الناجم عن الضباب (المنحنى النفطي الأحمر)
- نموذج التوهين الناجم عن الضباب (Al Naboulsi) اللذان يرفقان ساعة بعد ساعة بالحدث لاختيار أحد النماذجين (المنحنى الأخضر).

واختيرت جميع القيم الواردة في هذا الرسم البياني لأنها تمثل رؤية منخفضة جداً مما يعني قيمة عالية للتوهين الناجم عن الضباب والتي تؤدي إلى انقطاع حتمي للوصلة البصرية.

ويبدو أن نموذجي التوهين الناجم عن الضباب الواردين في المرجع Al Naboulsi يقدمان انسجاماً تماماً مع هامش الوصلة (%) فيما يتعلق بتشكيله انقطاع الوصلة؛ بينما لا يقدم نموذج Al & Kim للتوهين الناجم عن الضباب الانسجام إلا بنسبة 50% من الحالات تقريباً. ويبدو أن صيغ توهين الضباب حسب Al Naboulsi أكثر انسجاماً مع الواقع.

الشكل A2-5

مقارنة التوهين الناجم عن الصباب



2.1.4 توهين الناجم عن عوامل أخرى

1.2.1.4 التوهين الناجم عن المطر

يُخضع التوهين الناجم عن المطر لشدة المهاطل R (mm/h) وفقاً للعلاقة التالية (2-A):

$$(2\text{-A}) \quad Att_{rain} = 1.076 * R^{0.67} \quad \text{dB/km}$$

حيث:

.(mm/h) شدة المهاطل R .

وتعطي برمجية "التبؤ FSO" قيمة معدومة لعدم التيسير للتوهين الناجم عن المطر. وتدل محطة الأحوال الجوية الفرنسية على أن أقصى قيمة للمطر في فترة الاختبار هذه كانت $R = 1,6$ mm خلال 6 دقائق من الوقت يوم 13 مايو 2005، وهي تعادل تقريراً فيأسوء الاحتمالات 16 mm/h.

التوهين الناجم عن المطر: $R = Att_{rain} \text{ mm/h} = 16 = 6.89 = 0.67$ (16) $\times 1.076 = Att_{rain}$ dB/km

.dB 2 = $Att_{rain-link} = (7 \times 271)/1000 = 1.89$ dB؛ أي أن.

وهذه القيمة أقل من هامش الوصلة؛ لذلك فإن ظاهرة المطر هذه لن تسيء إلى عمل الوصلة البصرية. وتعادل النتيجة التي يتم الحصول عليها باستعمال برمجية التبؤ FSO المعطيات المناحية لفترة الاختبار.

2.2.1.4 التوهين الناجم عن الثلج

يُخضع التوهين الناجم عن الثلج لطول الموجة (λ_{nm}) وشدة المقطول S (mm/h) وفقاً للعلاقة التالية (حالة الثلج الرطب وارتفاع موقع أقل من 500 m):

$$(3\text{-A}) \quad Att_{snow} = (0.0000542 * \lambda_{nm} + 5.4958776) * S^{1.38} \quad \text{dB/km}$$

وتعطي برمجية "التبؤ FSO" قيمة معدومة لعدم التيسير في التوهين الناجم عن الثلج. وتدل محطة الأحوال الجوية الفرنسية على أن قياسات الثلج في المحطة أجريت بطريقتين هما:

- سوية الماء المكافحة للثلج (وتعادل كمية المهاطل)،
- سوية ارتفاع الثلج على الأرض.

ولم تكن سوية الثلج خلال فترة الاختبار في محطة الأرصاد الجوية في تولوز - بلانياك كافية للتمكن من قياسها. وبالتالي كانت القيمة صفر لظاهرة الثلج في الأرصاد الجوية.

ولذلك $Att_{snow} = 0$ dB.

وهذه القيمة بالطبع أقل من هامش الوصلة؛ وبالتالي فإن الظاهرة لن تسيء إلى عمل الوصلة البصرية. وقد أعطت برمجية التبؤ FSO" نتيجة معادلة للمعطيات المناحية خلال فترة الاختبار.

3.2.1.4 التوهين الناجم عن الضوء الخيط

يحدث الترابط الشمسي عندما تقع الشمس في مجال رؤية (FOV) مستقبل بصري. وتحسب برمجية "التبؤ FSO" كل دقيقة في السنة واحتمال أن تكون أشعة الشمس موازية للوصلة البصرية وأن تكون قدرة الشمس الداخلة إلى المستقبل أعلى من القدرة الوالصلة من المرسل.

وتحدد برمجية "التبؤ FSO" حساب التوهين الناجم عن الضوء الخيط بإتباع المعادلة التالية (ستيفان 9 Law):

$$(4-A) \quad Femis = \int_{\lambda=0}^{\lambda=+\infty} \frac{2\pi hc^2}{\lambda^5} \frac{1}{\exp(\frac{hc}{k\lambda T}) - 1} d\lambda = \sigma T^4$$

حيث:

$$\begin{aligned} \lambda &: \text{طول الموجة (m)} \\ C &: \text{سرعة الضوء (m/s}^8 10 \times 3) \\ T &: \text{درجة الحرارة (K)} \\ K &: \text{J/K}^{23} 10 \times 1,38 = K \\ \Sigma &: {^4\text{K}}^2 \text{Wm}^8 10 \times 5,67 = \Sigma \\ H &: \text{J/s}^{34} 10 \times 6,62 = H \end{aligned}$$

وبالتالي يتحقق في النافذة الطيفية للمنتج FSO (مرشاح بطول موجة يتراوح بين 720 و 950 mm) ما يلي:

$$Femis = \int_{\lambda=720nm}^{\lambda=950nm} \frac{2\pi hc^2}{\lambda^5} \frac{1}{\exp(\frac{hc}{k\lambda T}) - 1} d\lambda = 11.5 \text{MW/m}^2$$

ويمكن تحديد سوية الضوء المحيط التي يتلقاها المستقبل في مجال الرؤية مع قيمة قدرها 5 mrd قطر قدره 100 mm.

حيث:

$$\text{قطر الشمس} = 1,4 \text{ مليون km} \quad -$$

$$\text{المسافة الفاصلة بين الشمس والأرض} = 150 \text{ مليون km} \quad -$$

$$(5-A) \quad \theta = \arctan g \left(\frac{\text{SunDiameter}/2}{\text{EarthSunDistance}} \right)$$

$$\theta = \arctan g \left(\frac{1.4/2}{150} \right) = 0.004333 \text{ rad}$$

$\theta = 4.3 \text{ mrd}$ (أقل من 5 mrd)، ولذلك يستقبل المنتج في بعض الموضعيات كامل شدة الضوء الآتية من الشمس.

وتشير محطة الأرصاد الجوية الفرنسية إلى أن أقصى شدة سجلت للشمس خلال فترة الاختبار هي $S = 500 \text{ J/cm}^2$ وهي تساوي 1000 W/m^2 تقريباً.

$$C_n^2 = F_1(\text{roughness}) * F_2(\text{solar-radiation}) * F_3(\text{humidity}) * (1 + A)$$

*نسبة الخسارة الناجمة عن الشمس (جو + فضاء)

$$(6-A) \quad \frac{\text{TotalLightFlux}}{\text{EarthTotalLightFlux}} = \frac{\text{FilteredLightFlux}}{\text{FilteredReceivedFlux}}$$

$$\frac{64 \times 10^6 \text{ Wm}^{-2}}{1000 \text{ Wm}^{-2}} = \frac{11.5 \times 10^6 \text{ Wm}^{-2}}{\text{FilteredReceivedFlux}}$$

أي: تدفق مستقبل الترشيح $= 180 \text{ W/m}^2$

ويعتبر أن هذا التدفق الداخل يركز تماماً على ثانوي مساري الاستقبال، أي أن:

$$\text{ReceivedPower} = 180 * \left(\frac{\pi}{4} * 0.1^2 \right) , \text{ ReceivedPower} = \text{FilteredReceivedFlux} * \text{ReceptionArea}$$

وبالتالي تساوي القدرة المستقبلة $dBm 31,5 W 1,4$.

وينبغي مقارنة هذه القيمة مع السوية البالغة $-16 dBm$ أو $-11 dBm$ للقيمة التي وصلت إلى المستقبل FSO. وتدل برجية "التنبؤ FSO" على نسبة عدم تيسير قدرها $0,000012\%$ تتبع عن توهين الضوء المحيط. وهذه القيمة للقدرة الشمسية أعلى في بعض أشكال وضعية الشمس من القيمة المستقبلة؛ مما يؤثر سلباً على الوصلة البصرية عندما تكون الشمس في الاتجاه إلى FOV. وتعادل نتيجة محاكاة التنبؤ FSO المعطيات المناحية لفترة الاختبار.

4.2.1.4 آثار التأثير

يحدد التنبؤ حساب آثار التأثير.

وتدل محطة الأحوال الجوية الفرنسية على أن أقصى إشعاع شمسي يبلغ $500 J/cm^2$ ($\text{أو } 1000 W/m^2$) وأقصى نسبة رطوبة هي 100% .

$$\text{آثار التأثير: } C_n^2 = 10 \times 4,5 = 0,19 = F3 ; 100 = H ; 26,6 = F2 ; W/m^2 1000 = R ; 10 \times 8,99 = F1$$

$$1,65 = 11/6(270) \times 10 \times 4,5 \times 7/6(10 \times 7,4) \times 1,23 = \sigma X^2 ; 10 \times 7,4 = K ; nm 850 = \lambda ; m 270 = L$$

$$dB 2,57 = Aff_{Scintillation-Link}$$

وهذه القيمة أقل من هامش الوصلة؛ وبالتالي لا تسيء هذه الظاهرة إلى عمل الوصلة البصرية. وتعادل النتيجة التي تعطيها برجية "التنبؤ FSO" المعطيات المناحية لفترة الاختبار.

2.4 مقارنة نوعية الخدمة والتيسير للنظام FSO مع توصيات القطاع ITU-R

1.2.4 مقارنة نوعية الخدمة في النظام FSO مع التوصية ITU-R F.1668

تضيع التوصية ITU-R F.1668 هدف أداء من حيث الأخطاء للوصلات الثابتة اللاسلكية الرقمية الفعلية ينطبق على الموجات الصغرية للوصلات الثابتة الرقمية من نقطة إلى نقطة. وقد استخدمت هذه التوصية في غياب توصية خاصة بالنظام FSO. وترتدى أهداف التوصية فيما يتعلق بشبكات معدل نفاذها Mbit/s 34 في الجدول 3-A2.

الجدول 3-A2

أهداف الأداء من حيث الأخطاء

سنواً	شهرياً	
$4668 >$	$389 >$	عدد ثوابي الخطأ (ES)
$174\ 960 >$	$14\ 580 >$	عدد الثنائي شديدة الخطأ (SES)

ورتدى نتائج نوعية خدمة الوصلات FSOL في الاتجاهين وطول فترة الاختبار في الجدول 4-A2.

واستناداً إلى هذه النتائج وإلى معايير وصلات الموجات الصغرية يمكن القول إن الوصلة FSOL غير مطابقة لمعايير نوعية الخدمة التي تنص عليها التوصية ITU-R F.1668.

الجدول 4-A2

نوعية الخدمة

النتائج	الاتجاه: من B إلى A				الاتجاه: من A إلى B				الشهر
	السوية	SES	عدد	السوية	ES	عدد	السوية	ES	
%100	OK	120	OK	120	OK	16	OK	17	ديسمبر 2004
%75	No	619	OK	619	OK	45	OK	104	يناير 2005
75%	OK	134	OK	134	No	1 048	OK	1 048	فبراير 2005
%100	OK	88	OK	88	OK	154	OK	157	مارس 2005
%75	OK	329	OK	329	No	1 688	OK	1 688	أبريل 2005
%100	OK	149	OK	149	OK	264	OK	272	مايو 2005

2.2.4 مقارنة التيسير في النظام FSO مع أحكام التوصية ITU-R F.1703

تضيع التوصية ITU-R F.1703 أهداف تيسير لأي وصلة ثابتة لا سلكية رقمية فعلية تعمل في شبكة النفاد، وهي تنطبق على الموجات الصغرية للوصلات الثابتة الرقمية من نقطة إلى نقطة. ويقترح استعمال هذه التوصية عند عدم توفر توصية خاصة بالنظام FSO. وترتدى أهداف التوصية فيما يتعلق بشبكة نفاذ تعمل بمعدل 34 Mbit/s في الجدول 5-A2.

الجدول 5-A2

أهداف التيسير

سنواً	الشهر الأسوأ	التيiser
99,99 < (أى عدم تيسير خلال 53 دقيقة أو 180 ثانية)	(⁽¹⁾ 99,4 < (أى عدم تيسير خلال 3 154 دقيقة أو 240 189 ثانية)	

⁽¹⁾ استناداً إلى نسبة تيسير 100% في الشهور الأحد عشر الأخرى.

وترتدى نتائج نسبة التيسير في الوصلات FSOL في الاتجاهين خلال فترة الاختبار في الجدول 6-A2.

الجدول 6-A2

التيiser

النتائج	الاتجاه: من B إلى A		الاتجاه: من A إلى B		الشهر
	السوية	الثوابي	السوية	الغواي	
%100	OK	0	OK	0	ديسمبر 2004
%50	No	38 839	OK	1 601	يناير 2005
%100	OK	0	OK	232	فبراير 2005
%100	OK	0	OK	13	مارس 2005
%100	OK	0	OK	818	أبريل 2005
%100	OK	0	OK	0	مايو 2005

واستناداً إلى هذه النتائج وإلى المعايير المطبقة على وصلة الموجات الصغرية يمكن القول إن الوصلة FSOL غير مطابقة لمعايير التيسير التي تنص عليها التوصية ITU-R F.1703.

3.4 مقارنة نسبة تيسير الوصلات FSOL مع نتائج برمجية التنبؤ FSO

جرت مقارنة نتائج محاكاة التنبؤ FSO مع نسبة تيسير الوصلة FSOL خلال ستة أشهر. وهي ترد في الجدول 7-A2.

الجدول 7-A2

التبؤ FSO

النتائج	سنويًّا	في الشهر الأسوأ	
صحيح	%99,3037	%96,9849	FSO التنبؤ
صحيح	(2)%99,8768	(1)%98,5016	وصلة FSO

(1) عرض سنوي

(2) استناداً إلى أعلى نسبة عدم تيسير

وتعادل نتائج برمجية التنبؤ FSO قيم تيسير الوصلات FSOL خلال فترة الاختبار على الرغم من أنها أكثر تشاوئاً منها نوعاً ما، وذلك بفارق 0,58% على المستوى السنوي و 1,56% في أكثر الشهور سوءاً.

ملاحظات وتعليقات

- يجدر بالذكر أن فرق المامش (5 dB) بين اتجاهي الوصلة البصرية واضح تماماً في نتائج التيسير.
- يحجب أحياناً الدخان الصاعد من مدحنة سطح المبنى A والآتي من المطابخ الوصلة البصرية، لكن هذا الحجب يظهر في أشكال واضحة للغاية (درجة حرارة، اتجاه الريح، سرعة الريح، ...) ولم تجر تكميته.
- يحجب أيضاً شروق الشمس وغروبها الوصلة البصرية، ويرد ذلك في برمجية التنبؤ FSO لكن هذا الحجب قد يكون أكثر توافراً.
- أكد الأشخاص المقيمون بجوار موقع الاختبارات قيم الرؤية (الضباب) الاستثنائية أثناء فترة الاختبارات (ظاهرة ضباب هامة عام 2005 لم تسجل منذ عام 1995 على الأقل). ولذا يستحسن تحديد المعطيات المناحية في برمجية التنبؤ FSO دورياً وبانتظام.

5 الخلاصة

- أثارت اختبارات الوصلة البصرية تحقيق هدفين اثنين هما:
- مقارنة النتائج مع نتائج برمجية التنبؤ FSO:
- توضح التحليل الإحصائي للوصلة البصرية من حيث الانقطاع بسبب الضباب. بمزيد من الدقة النماذج الواردة في البرمجية.
- اتساق استنتاجات اختبار المعطيات لظواهر التوهين الأخرى مع نتائج البرمجية.
- تعادل نتائج التيسير في البرمجية على الرغم من فارق بسيط أكثر تشدداً من حقيقة الوصلات FSOL.

- مقارنة نتائج الوصلات FSOL مع أهداف التوصيات الصادرة عن القطاع ITU-R القائمة على معايير الوصلة الصغرية:
- لا تتوافق نتائج الوصلة البصرية مع أحكام التوصية مع أحكام التوصية ITU-R F.1668، أهداف التيسير في الوصلات الثابتة اللاسلكية الرقمية الحقيقية المستخدمة في مسارات ووصلات مرجعية افتراضية طولها .km 27 500
 - لا تتوافق نتائج الوصلة البصرية مع أحكام التوصية ITU-R F.1703، أهداف الأداء من حيث الأخطاء للوصلات اللاسلكية الثابتة الرقمية الحقيقية المستخدمة في مسارات ووصلات مرجعية افتراضية طولها .km 27 500

المراجع

- [BOU 06] Olivier BOUCHET *et al.* [2006] Free-space Optics: *Propagation and Communication*. ISTE Publishing Company. ISBN: 1905209029.
- [FSO 04] <http://www.francetelecom.com/en/>.
-