



**HAL**  
open science

## Mesure de la pluie avec un radar spatial : étude de la contamination par l'écho de surface dans les lobes secondaires d'antenne

P. Amayenc, M. Marzoug

### ► To cite this version:

P. Amayenc, M. Marzoug. Mesure de la pluie avec un radar spatial : étude de la contamination par l'écho de surface dans les lobes secondaires d'antenne. [Rapport de recherche] Note technique - CRPE n° 185, Centre de recherches en physique de l'environnement terrestre et planétaire (CRPE). 1990, 73 p., figures, tableaux. hal-02191761

**HAL Id: hal-02191761**

**<https://hal-lara.archives-ouvertes.fr/hal-02191761>**

Submitted on 23 Jul 2019

**HAL** is a multi-disciplinary open access archive for the deposit and dissemination of scientific research documents, whether they are published or not. The documents may come from teaching and research institutions in France or abroad, or from public or private research centers.

L'archive ouverte pluridisciplinaire **HAL**, est destinée au dépôt et à la diffusion de documents scientifiques de niveau recherche, publiés ou non, émanant des établissements d'enseignement et de recherche français ou étrangers, des laboratoires publics ou privés.

RP 10 309

**CENTRE NATIONAL D'ETUDES  
DES TELECOMMUNICATIONS**

**CENTRE NATIONAL DE LA  
RECHERCHE SCIENTIFIQUE**

**CENTRE DE  
RECHERCHES  
EN PHYSIQUE DE  
L'ENVIRONNEMENT  
TERRESTRE  
ET PLANETAIRE**

**CRPE**

**NOTE TECHNIQUE  
CRPE / 185**

**MESURE DE LA PLUIE AVEC UN RADAR SPATIAL :  
ETUDE DE LA CONTAMINATION PAR L'ECHO DE  
SURFACE DANS LES LOBES SECONDAIRES D'ANTENNE**

Par

**P. AMAYENC  
M. MARZOUG**

**INSTITUT DE L'INFORMATION  
SCIENTIFIQUE ET TECHNIQUE  
2, Allée du Parc de Brabois - Tél. 83.50.46.00  
INIST - 54514 VANDOEUVRE LÈS NANCY CEDEX**

**RPE/ABM  
38-40, rue du Général Leclerc  
92131 ISSY-LES-MOULINEAUX, FRANCE**

*qui  
TOAE*

*6 74965*

**CENTRE DE RECHERCHES EN PHYSIQUE DE  
L'ENVIRONNEMENT TERRESTRE ET PLANETAIRE**

NOTE TECHNIQUE CRPE/185

**MESURE DE LA PLUIE AVEC UN RADAR SPATIAL :  
ETUDE DE LA CONTAMINATION PAR L'ECHO DE  
SURFACE DANS LES LOBES SECONDAIRES D'ANTENNE**

par

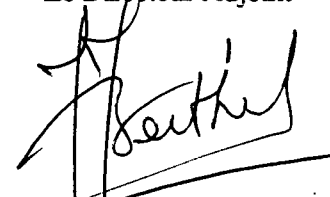
**P. AMAYENC et M. MARZOUG**  
**RPE/ABM**  
38-40 rue du Général Leclerc  
92131 ISSY-LES-MOULINEAUX

Le Directeur



G. SOMMERIA

Le Directeur Adjoint



J.J. BERTHELIER

Mai 1990

## LISTE DE DIFFUSION SYSTEMATIQUE

## LISTE COMPLEMENTAIRE

## CNET

MM.	POITEVIN	Directeur du CNET	LAA/RSM/SIM	HAMIDI RIDHA
	THABARD	Directeur Adjoint du CNET	LAB/DIR	PAPET-LEPINE
	COLONNA	Adjoint Militaire au Directeur du CNET	LAB/IFE/COD	ROCHARD [2]
	MERLIN	Directeur des Programmes	LAB/MER/STA	BRAYER
	BLOCH	DICET	LAB/MER/STA	RENAN
	THUE	DICET	PAA/TPA/PRG	MOUNIER
MME	HENAFF	DICET	PAB/RPE/ETP	GLOAGUEN
			PAB/RPE/OBT	EYMARD
			PAB/RPE/OBT	HAUSER
			PAB/RPE/OBT	TACONET [2]
			PAB/RPE/OPN	FERAUDY (de)
			PAB/RPE/TID	LEBLANC
MM.	PIGNAL	PAB		
	RAMAT	PAB		
	NOBLANC	PAB-BAG		
	ABOUDARHAM	PAB-SHM	EXTERIEUR	
	HOCQUET	PAB-STC		
	THEBAULT	PAB-STG	E E R M	DELSOL
MME	PARIS	PAB-RPE		
MM.	BAUDIN	PAB-RPE		
	BERTHELIER	PAB-RPE		
	BIC	PAB-RPE		
	CERISIER	PAB-RPE		
	GENDRIN	PAB-RPE		
	LAVERGNAT	PAB-RPE		
	ROBERT	PAB-RPE		
	ROUX	PAB-RPE		
	SOMMERIA	PAB-RPE		
	TESTUD	PAB-RPE		
	VIDAL-MADJAR	PAB-RPE		

## CNRS

MM.	BERROIR	TOAE
	CHARPENTIER	SPI
MME	SAHAL	TOAE
MM.	COUTURIER	INSU
MME	LEFEUVRE	AD3
M.	DUVAL	AD5

## CNES

MMES	AMMAR
	DEBOUZY
MM.	BAUDOIN
	FELLOUS
	HERNANDEZ (Toulouse)

## Bibliothèques

CNET-SDI (3)  
 CNET-EDB  
 CNET-RPE (Issy) (5)  
 CNET-RPE (St Maur) (2)  
 Observatoire de Meudon  
 CNRS-SA  
 CNRS-INIST  
 CNRS-LPCE

## **AVANT - PROPOS**

Cette étude a été réalisée dans le cadre des travaux de Phase A du radar à pluie du projet BEST et d'un contrat ESA-ESTEC n° 8127 / 88 / NL / BI (SC) portant sur l'étude d'un radar à double faisceau

---

## RESUME

On considère le cas d'un radar (14 à 35 GHz) de mesure des précipitations opérant depuis une plate-forme satellitaire, tel celui défini pour le projet de mission spatiale B.E.S.T., en utilisant une antenne à ouverture réelle. Dans certaines configurations, le signal "pluie" provenant des échos reçus par le lobe principal dans les diverses portes de distance peut être contaminé, voire occulté, par les échos rétrodiffusés sur la surface (terre ou océan), via les lobes secondaires de l'antenne si le niveau de ces derniers n'est pas assez faible. On présente une étude analytique générale de ce problème reliant les spécifications sur le diagramme de gain d'antenne aux taux de contamination possibles. Les résultats sont analysés en fonction des paramètres géométriques de la visée, des caractéristiques de définition de l'instrument, de la structure des précipitations interceptées et des propriétés de la surface.

## SOMMAIRE

<b>I - HYPOTHESES ET FORMULATION DU PROBLEME</b>	p 1
<b>I-1 Echos de pluie</b>	p 2
<b>I-2 Echos sur la surface</b>	p 4
I-2-1) Expression générale	
I-2-2) Calcul de la surface $S_S$	
<b>I-3 Rapport de contamination</b>	p 8
I-3-1) Définition	
I-3-2) Analyse des termes	
<b>I-4 Définition d'une spécification <math>\Delta G_{\min}</math> sur le gain d'antenne</b>	p 11
<b>II - APPLICATIONS NUMERIQUES : NIVEAUX REQUIS SUR LES L.S.</b>	p 13
<b>II-1 Résumé des équations utiles</b>	p 13
<b>II-2 Valeurs des paramètres et modèles</b>	p 14
II-2-1) Paramètres de définition du radar	
II-2-2) Altitudes critiques et incidences des échos sur la surface	
II-2-3) Modèle de pluie	
II-2-4) Modèle de $\sigma^0$	
<b>II-3 Evaluation des termes de <math>\Delta G_{\min}</math></b>	p 18
<b>II-4 Spécifications sur <math>\Delta G</math> : Résultats et discussion</b>	p 20
II-4-1) Analyse générale	
II-4-2) Révision des conditions de calcul et implications	
<i>a) Modification des caractéristiques du radar</i>	
<i>b) Variation du coefficient de rétrodiffusion de la surface</i>	
<i>c) Pluie non uniforme ou d'extension horizontale limitée</i>	
II-4-3) Cas des échos de surface repliés	
<i>a) Conditions d'ambiguïté</i>	
<i>b) Effets de contamination</i>	
<b>II-5 Etude approximative de <math>\Delta G</math> pour un modèle d'antenne réelle</b>	p 35
<b>III - CONCLUSIONS</b>	p 38
<b>III-1 Revue de l'étude</b>	p 38
<b>III-2 Synthèse pour deux configurations typiques de radar spatial</b>	p 40
III-2-1) Radar "simple faisceau" à balayage transverse	
III-2-2) Radar à double faisceau ou "stéréoradar"	
<b>IV - REFERENCES</b>	p 45
<b>TABLES</b>	p 47
<b>FIGURES</b>	p 51
<b>NOTATIONS ET ACRONYMES</b>	p 65

## I - HYPOTHESES ET FORMULATION DU PROBLEME

L'étude présentée a pour but d'évaluer l'effet de contamination apporté aux échos de pluie observés à partir d'un radar spatial, par les lobes secondaires (L.S.) de l'antenne. Le signal pluie reçu par le lobe principal dans chaque porte de distance peut en effet être contaminé par les échos de pluie ou sur la surface provenant par les lobes secondaires si le niveau de ces derniers n'est pas assez faible vis-à-vis du niveau de gain maximum dans l'axe du lobe principal.

On négligera ici la contamination par les échos de pluie (via les L.S.) en considérant qu'un niveau de lobes secondaires  $\leq 25$  dB assure une protection suffisante (50 dB aller-retour) comparable à celle obtenue dans le cas d'un radar au sol. Par contre, la contamination par l'écho sur la surface (via les L.S.) doit être examinée spécifiquement car, dans certaines conditions d'incidence, le coefficient de rétrodiffusion de la surface peut être suffisamment élevé pour que le signal pluie soit contaminé et éventuellement occulté. On présente donc ici une estimation de cet effet. La démarche générale suivie est formellement analogue à celle utilisée dans l'étude technique du radar à pluie (Manabe et Ihara, 1988) prévue pour la mission TRMM (Simpson et al., 1988). Il nous a semblé utile d'explicitier en détail les fondements analytiques du calcul et d'apporter quelques généralisations dans le développement et les applications, en utilisant les caractéristiques du radar à pluie prévu pour la mission BEST (Fellous et al., 1989). La conclusion (section III) est écrite sous la forme d'un survol synthétique de l'étude rappelant les principaux résultats obtenus.

Dans l'étude générale, on admet les hypothèses suivantes :

i) on se place dans le cas d'une terre plane;

ii) le radar opère à une altitude  $h \geq 300$  km, à une fréquence comprise dans la gamme 10 - 35 GHz, et émet des impulsions parfaitement rectangulaires de courte durée  $\tau$  (porte de longueur  $c\tau/2 \leq 500$  m), justifiant l'approximation  $c\tau/h \leq 1.5 \times 10^{-3}$  utilisée pour simplifier certains calculs;

iii) les échos de surface "repliés", associés à des retours d'impulsion depuis des distances inférieures ou supérieures à celles de la zone de distance non ambiguë (supposée inclure la couche de pluie et la surface) ne sont pas pris en compte, ce qui équivaut à ne considérer que les échos de surface directs correspondant aux retours de la même impulsion et à négliger ceux des impulsions précédentes ou suivantes (ambiguïté de rang  $\pm N$  avec  $N \geq 1$ );



(iv) le lobe principal de l'antenne est supposé de forme Gaussienne, de révolution autour de son axe principal, avec une ouverture angulaire à mi-puissance (3 dB)  $\theta_1$  faible ( $\theta_1 < 1^\circ$ );

(v) l'incidence (par rapport au nadir)  $\theta_0$  du lobe principal est limitée à  $\theta_0 \leq 20^\circ$ ;

(vi) la pluie est uniforme et occupe une couche de hauteur  $H_p$  et d'extension horizontale infinie

On examinera plus loin les conséquences provenant du changement de certaines des hypothèses précédentes.

La géométrie utilisée dans les calculs est représentée sur la **Fig. 1a**, montrant comment l'écho de surface via les L.S. , dans l'intervalle de distance  $[(r_0 - c\tau/4), (r_0 + c\tau/4)]$  centré en  $r_0$ , peut être reçu simultanément avec l'écho de pluie du lobe principal dans le même intervalle de distance.

### I-1 Echos de pluie

Avec les hypothèses précédentes, la puissance  $P_R$  de l'écho de pluie, reçu au retour d'une impulsion à la distance radiale  $r_0$ , par le lobe principal à l'incidence  $\theta_0$  (par rapport au nadir) est donnée (Doviak et Zrnic, 1984) par :

$$(1) \quad P_R = \frac{P_t \lambda^2 c \tau \theta_1^2 G_0^2 L}{1024 \pi^2 \ln 2 r_0^2} \eta(r_0, \theta_0) I_R$$

avec les notations:

$\lambda$  : longueur d'onde

$P_t$  : puissance transmise

$G_0$  : gain dans l'axe du lobe principal

$\eta(r_0, \theta_0)$  : réflectivité de Mie de la pluie, supposée uniforme dans le volume diffusant

$I_R$  : facteur d'atténuation le long du trajet aller-retour

$L$  : facteur de perte total dans le système

La réflectivité radar  $\eta$  peut s'exprimer comme

$$(2) \quad \eta = |K|^2 \pi^5 Z / \lambda^4$$

où  $|K|^2$  est le facteur diélectrique (pour l'eau  $|K|^2 \approx 0.93$ ) et où  $Z$  est le facteur de réflectivité "équivalent" de Rayleigh.

En négligeant l'atténuation par les nuages et les gaz atmosphériques (approximation usuelle pour  $f < 35$  GHz et pour les trajets considérés), le terme  $l_R$  qui représente alors le facteur d'atténuation due à la pluie, intégré sur le trajet aller-retour entre le sommet de la zone pluie et la distance radiale  $r_0$ , à l'incidence  $\theta_0$ , est donné par

$$(3) \quad l_R = \exp \left( -0.46 \int_{(h-H_p)/\cos\theta_0}^{(h-z)/\cos\theta_0} K(r, \theta_0) dr \right)$$

où  $K$  est le coefficient d'atténuation spécifique (en dB/km) due à la pluie, supposé uniforme dans le volume diffusant, et où  $z$  est l'altitude de la porte considérée à la distance radiale  $r_0$  et l'incidence  $\theta_0$ .

L'atténuation totale  $A_R$  (exprimée en dB  $> 0$ ) subie par le signal pluie sur le trajet aller-retour est donnée par

$$(4) \quad A_R = -10 \log l_R = \int_{(h-H_p)/\cos\theta_0}^{(h-z)/\cos\theta_0} 2 K(r, \theta_0) dr$$

Dans le cas d'une pluie uniforme sur la hauteur  $H_p$ , on obtient

$$(5) \quad A_R^U = 2 K (H_p - z) / \cos\theta_0$$

Il est commode de définir la surface  $S_R$  interceptée au sol par l'empreinte (au nadir) du lobe principal à 3 dB. Elle est donné par :

$$(6) \quad S_R = \pi (h \operatorname{tg}\theta_1)^2 / 4 \cong \pi h^2 \theta_1^2 / 4$$

En utilisant (2) et (6), l'équation (1) s'écrit alors :

$$(7) \quad P_R = \frac{P_t \pi^2 |K|^2 c \tau}{256 \ln 2 \lambda^2} \frac{S_R}{r_0^2 h^2} L G_0^2 Z l_R$$

## I-2 Echos sur la surface

### I-2-1) Expression générale

Le signal de surface contaminant l'écho de pluie considéré précédemment est celui renvoyé, via les L.S., par la surface  $S_S$  à la distance  $r_0$  du radar (voir Fig. 1a). Il correspond à un signal revenant à une incidence moyenne  $\gamma$ , par rapport au nadir, avec une puissance  $P_S$  donnée par :

$$(8) \quad P_S = \frac{P_t \lambda^2 L}{64 \pi^3 r_0^4} \sigma^0(\gamma) l_S \int_{\theta_0 - \gamma}^{\theta_0 + \gamma} G^2(\omega) ds(\omega)$$

où  $\sigma^0(\gamma)$  est le coefficient de rétrodiffusion de la surface (section efficace de rétrodiffusion par unité de surface), supposé ne dépendre que de l'incidence  $\gamma$  et donc uniforme sur  $S_S$  et où  $ds$  est l'élément de surface dans  $S_S$ . L'intégrale porte sur l'ensemble des angles  $\omega$  (par rapport à l'axe du lobe principal) qu'il est nécessaire de balayer pour décrire la surface  $S_S$ , vue sous l'incidence  $\gamma$ . Le paramètre  $l_S$  qui représente le facteur d'atténuation intégré sur la couche de pluie uniforme, pour tous les trajets à incidence  $\gamma$ , est donné par :

$$(9) \quad l_S = \exp \left( -0.46 \int_{(h-H_p)/\cos \gamma}^{h/\cos \gamma} K(r, \gamma) dr \right)$$

L'atténuation totale (exprimée en dB > 0) subie par le signal de surface sur le trajet aller-retour est donnée par:

$$(10) \quad A_S = -10 \log(l_S) = \int_{(h-H_p)/\cos \gamma}^{h/\cos \gamma} 2 K(r, \gamma) dr$$

Dans le cas considéré d'une pluie uniforme sur la hauteur  $H_p$ , on a :

$$(11) \quad A_S^U = 2K H_p / \cos \gamma$$

Le dernier terme de l'equ.(8) représente l'intégrale du carré du gain d'antenne. En définissant une valeur moyenne  $G_m^2$  du carré du gain  $G^2$ , sur l'intervalle d'intégration  $(\theta_0 - \gamma, \theta_0 + \gamma)$ , donnée par

$$(12) \quad G_m^2(\gamma) = \frac{1}{2\gamma} \int_{\theta_0-\gamma}^{\theta_0+\gamma} G^2(\omega) d\omega$$

on obtient alors pour l'intégrale considérée :

$$(13) \quad \int_{\theta_0-\gamma}^{\theta_0+\gamma} G^2(\omega) dS(\omega) \equiv G_m^2(\gamma) S_s(\gamma)$$

L'incidence  $\gamma$  à laquelle les échos de surface (via les L.S.) sont reçus, est associée à toute radiale interceptant la surface à la distance  $r_0$  du radar, définissant le centre de la porte considérée sur l'intervalle  $(r_0 - c\tau/4, r_0 + c\tau/4)$ . Elle peut être relié à  $\theta_0$ ,  $h$  et  $z$  en utilisant les relations géométriques.

$$(14) \quad r_0 \cos\theta_0 = h - z$$

$$(15) \quad r_0 \cos\gamma = h$$

pour obtenir

$$(16) \quad \cos\gamma = h \cos\theta_0 / (h - z) \quad \text{pour } 0 < \gamma < \theta_0$$

L'équation (8) donnant  $P_S$  devient alors :

$$(17) \quad P_S = \frac{P_t \lambda^2}{64 \pi^3 r_0^4} L G_m^2(\gamma) S_s(\gamma) \sigma^0 l_S$$

### I-2-2 Calcul de la surface $S_S$

L'aire  $S_S$  est donnée par plusieurs expressions suivant l'altitude  $z$  de l'écho de pluie considéré, la hauteur  $h$  du satellite et l'incidence  $\theta_0$  du faisceau principal. On a :

$$(18) \quad S_S = S_1 = \pi c \tau (h - z) / \cos\theta_0 \quad \text{pour } z \leq z_1$$

$$(19) \quad S_S = S_2 = \pi \{ [(h - z) / \cos\theta_0 + c \tau / 4]^2 - h^2 \} \quad \text{pour } z_1 \leq z \leq z_2$$

$$(20) \quad S_S = S_3 = 0 \quad \text{pour } z \geq z_2$$

avec

$$(21) \quad z_1 = h - (h + c\tau/4) \cos\theta_0$$

$$(22) \quad z_2 = h - (h - c\tau/4) \cos\theta_0 = z_1 + (c\tau/2) \cos\theta_0$$

En utilisant (16), l'aire  $S_S$  peut également s'exprimer en fonction de l'angle  $\gamma$ , par :

$$(23) \quad \pi c \tau h / \cos\theta_0 \geq S_1 = \pi c \tau h / \cos\gamma \geq \pi c \tau h \quad \text{pour } \cos\theta_0 \leq \cos\gamma \leq \cos\gamma_1 \\ (r_0 > h + c\tau/4)$$

$$(24) \quad \pi c \tau h \geq S_2 = \pi \{ [h / \cos\gamma + c\tau / 4] - h^2 \} \geq \pi c \tau h / 2 \quad \text{pour } \cos\gamma_1 \leq \cos\gamma \leq 1 \\ (h \leq r_0 \leq h + c\tau/4)$$

$$(25) \quad S_2 \leq \pi c \tau h / 2 \quad \text{pour } \cos\gamma = 1 \\ (h - c\tau/4 \leq r_0 < h)$$

$$(26) \quad S_3 = 0 \quad \text{pour } \cos\gamma \text{ non défini} \\ (r_0 \leq h - c\tau/4)$$

où l'angle  $\gamma_1$  est donné par

$$(27) \quad \cos \gamma_1 = (1 + c\tau/4h)^{-1}$$

En pratique, l'angle  $\gamma_1$  est toujours faible. Dans les conditions usuelles ( $h \geq 300$  km,  $c\tau/2 \leq 500$  m), on a en effet  $\gamma_1 \leq 2,3^\circ$ .

On notera que  $z_1$ , donné par (21) peut également s'exprimer en fonction de l'angle d'incidence  $\gamma$  par

$$(21 \text{ bis}) \quad z_1 = h (1 - \cos\theta_0 / \cos\gamma)$$

Pour  $\theta_0$  donné, l'aire  $S_S$  est celle d'une surface annulaire, donnée par (18) ou (23), si l'altitude de  $z$  de l'écho de pluie est inférieure à l'altitude critique  $z_1$  ( $\theta_0$ ), donné par (21) ou (21 bis). Ce cas, illustré en Fig. 2a, correspond à  $\gamma > \gamma_1$  avec  $\gamma_1$  donné par (16) et  $r_0 > h + c\tau/4$ . La surface annulaire  $S_1$  est maximale pour  $z \approx 0$  ou  $\gamma \approx \theta_0$  et vaut alors

$$(28) \quad S_{1\max} \approx \pi c \tau h / \cos\theta_0$$

Lorsque  $z$  croît, en restant toutefois inférieure à l'altitude critique  $z_2(\theta_0)$ , donnée par (22),  $S_S$  se réduit à une surface circulaire  $S_2$ , donnée par (19) ou (24) (25). La transition, qui a lieu pour  $\gamma = \gamma_1$ ,  $z = z_1$  et  $r_0 = h + c\tau/4$  est illustrée en Fig. 2b. La surface circulaire  $S_2(\gamma_1)$  est alors maximale (égale à la surface annulaire minimale  $S_{1\min} = S_1(\gamma_1)$ ) et vaut

$$(29) \quad S_{2\max} = S_{1\min} = \pi c \tau h / (1 + c\tau / 4h) \approx \pi c \tau h$$

Lorsque  $z$  est supérieur à  $z_1$  et croît en restant inférieur à  $z_2$ , la surface circulaire  $S_2$  diminue. Pour  $\gamma = 0$  ou  $r_0 = h$ , correspondant à l'altitude  $z'_1$  donnée par

$$(30) \quad z_1 < z'_1 = h (1 - \cos\theta_0) < z_2$$

on se trouve dans le cas illustré en Fig. 2c et la surface circulaire  $S_2(0)$  est donnée par

$$(31) \quad S_2(0) = \frac{\pi c \tau h}{2} (1 + c\tau / 8h) \cong \pi c \tau h / 2$$

Lorsque  $z$  atteint  $z_2$ , la surface circulaire s'annule et  $S_3 = 0$  (voir Fig. 2d). Pour  $z \geq z_2$ , ou  $r_0 \leq (h - c\tau/4h)$ , il n'y a plus d'intersection avec la surface et l'écho de pluie n'est plus contaminé par l'écho de surface via les L.S.

Ainsi, dans le cas général, les portes "pluie" dans la zone d'altitude  $[0 - z_2(\theta_0)]$  sont contaminées par l'écho de surface à incidence oblique (ESIO) associé à une surface annulaire  $S_1(\gamma)$  avec  $\gamma_1 \leq \gamma \leq \theta_0$ , à l'exception éventuelle de la porte d'altitude la plus élevée sous  $z_2$  dans la gamme d'altitude  $[z_1(\theta_0) - z_2(\theta_0)]$  qui est contaminée par l'écho de surface proche du nadir (ESPN) associé à une surface circulaire  $S_2(\gamma)$  avec  $0 \leq \gamma < \gamma_1$ . La contamination s'étend à toute la zone de pluie de hauteur  $H_p$  lorsque  $z_2 \geq H_p$  pour  $\theta_0$  donné. Les conditions pratiques dans lesquelles on peut rencontrer les diverses configurations étudiées sont illustrées dans l'application numérique (voir § II-2-2 et Fig. 5).

Si l'on utilise l'analyse précédente en cherchant à caractériser l'effet maximum de contamination par l'écho de surface, dans chaque configuration, on peut finalement développer les considérations suivantes. Les surfaces de type  $S_1$  (annulaire), pour  $\theta_0$  donné, varient dans les limites comprises entre  $\pi c \tau h$  et  $\pi c \tau h / \cos\theta_0$  (Equ. 23). En se limitant à des valeurs  $\theta_0 \leq 20^\circ$ , la variation relative de la surface  $S_1$  n'excède pas 6 % lorsque  $\gamma_1 < \gamma \leq \theta_0$ . La faible variation de  $S_1$  en fonction de  $\gamma$  est due au fait que l'augmentation du diamètre moyen de la couronne pour  $\gamma$  croissant est à peu près compensée par la diminution de sa

largeur. Avec une erreur n'excédant pas 6 % pour  $\theta_0 = 20^\circ$  et 2 % pour  $\theta_0 = 10^\circ$ , on peut donc quantifier l'effet de contamination maximale par les ESIO en choisissant :

$$(32) \quad S_S = S_{1\max} \approx \pi c \tau h / \cos\theta_0 \text{ et } \sigma^0(\gamma) \text{ cas ESIO } (\gamma_1 < \gamma \leq \theta_0, z < z_1)$$

Les surfaces de type  $S_2$  (circulaire) peuvent varier d'une valeur nulle à une valeur bornée supérieurement par  $S_{2\max} \approx \pi c \tau h$ . L'angle  $\gamma_1$  étant toujours faible ( $\leq 2^\circ$ ), on peut alors, dans le cas le plus défavorable, quantifier l'effet de contamination maximale par l'ESPN en choisissant:

$$(33) \quad S_S = S_{2\max} \approx \pi c \tau h \text{ et } \sigma^0(0) \text{ cas ESPN } (0 \leq \gamma \leq \gamma_1, z_1 \leq z \leq z_2)$$

### I-3 Rapport de contamination

#### I-3-1) Définition

On peut définir le rapport des puissances du signal pluie utile, au signal de surface contaminateur, à partir de (7) et (17) sous la forme :

$$(34) \quad P_R / P_S = \frac{|K|^2 \pi^5 10^{-18} \delta}{2 \ln 2 \lambda^4} \frac{c \tau}{2} \frac{G_0^2}{G_m^2(\gamma)} \frac{S_R}{\cos^2 \theta_0 S_S(\gamma)} \frac{Z}{\sigma^0(\gamma)} \frac{l_R}{l_S}$$

où  $Z$  est exprimé en unités conventionnelles ( $\text{mm}^6/\text{m}^3$ ) et où  $\delta$  est un terme convectif qui vaut  $[1 + z/(h-z)]^2$  et qui peut être pris égal à l'unité avec une erreur inférieure à 3.5 % pour  $h \geq 300 \text{ km}$  et  $z \leq 5 \text{ km}$ .

Le rapport  $P_R/P_S$ , exprimé en dB, définit alors un **rapport de contamination  $\rho$**  donné par

$$(35) \quad \rho \text{ (dB)} = P_R/P_S \text{ (dB)} = C + 2\Delta G + \Delta S + Z - \sigma^0 + \Delta A$$

où tous les termes sont exprimés en dB et  $Z$  en dBZ, avec

$$(36) \quad C \text{ (dB)} = 10 \log [10^{-18} |K|^2 \pi^5 \lambda^{-4} c \tau / (4 \ln 2)] = -157 + 10 \log (c \tau \lambda^{-4} / 2) \text{ (MKSA)}$$

$$(37) \quad \Delta G \text{ (dB)} = 10 \log [G_0 / G_m(\gamma)]$$

$$(38) \quad \Delta S(\text{dB}) = 10 \log [S_R / (\cos^2 \theta_0 S_S)]$$

$$(39) \quad \Delta A(\text{dB}) = A_S - A_R$$

où  $A_S$  est donné par (10) et  $A_R$  par (4).

Dans le cas d'une pluie uniforme, en utilisant (5), (11) et (16), on obtient :

$$(40) \quad \Delta A^u(\text{dB}) = 2 K z (1 - H_p / h) / \cos \theta_0$$

### I-3-2) Analyse des termes

L'équation (35) présente l'avantage de séparer les termes, de natures différentes, intervenant dans le calcul de  $\rho$ .

Le terme  $\Delta S$  peut être explicité à partir de (38), en utilisant (6) pour  $S_R$  et (28), (29) pour  $S_S$  associé à une contamination maximale. On obtient :

$$(41) \quad \Delta S(\text{dB}) = \Delta S_1 = 10 \log [h \theta_1^2 / (4 c \tau \cos \theta_0)] \quad \text{cas ESIO } (\gamma_1 < \gamma < \theta_0, 0 < z < z_1)$$

$$(42) \quad \Delta S(\text{dB}) = \Delta S_2 = 10 \log [h \theta_1^2 / (4 c \tau \cos^2 \theta_0)] \quad \text{cas ESPN } (0 < \gamma \leq \gamma_1, z_1 \leq z \leq z_2)$$

Le terme  $C$ , donné par (36) ne dépend que des caractéristiques du radar utilisé (choix de  $\tau$  et  $\lambda$ ). Pour  $\theta_0$  donné, le terme de gain  $\Delta G$ , donné par (37) peut être calculé si l'on connaît le gain dans l'axe du lobe principal  $G_0$  et le gain moyen intégré  $G_m(\gamma)$  dont l'expression, tirée de (12), est :

$$(43) \quad G_m(\gamma) = \left[ \frac{1}{2\gamma} \int_{\theta_0 - \gamma}^{\theta_0 + \gamma} G^2(\omega) d\omega \right]^{1/2}$$

L'intégrale porte sur l'intervalle angulaire  $2\gamma$  entre  $(\theta_0 - \gamma)$  et  $(\theta_0 + \gamma)$  du diagramme de rayonnement de l'antenne (voir Fig. 1b) correspondant à la valeur de  $\gamma$  considérée, elle-même donnée par (27) à partir de  $\theta_0$ ,  $h$  et  $z$ . Sur la Fig. 3, on a représenté un diagramme de rayonnement typique (avec décroissance continue du niveau des L.S.) et indiqué un intervalle d'intégration possible pour le calcul de  $G_m(\gamma)$ , dans le cas général, avec la signification de  $\Delta G$ .



Notons que, dans le cas des ESIO ( $\gamma_1 < \gamma \leq \theta_0$ ) sur la surface  $S_1$ , pour  $z$  faible (proximité de la surface), on a  $\gamma \approx \theta_0$ , mais l'intégration doit évidemment rester limitée aux L.S. et ne s'applique donc que pour  $\omega > \theta_c$  où  $\theta_c$  est l'ouverture angulaire correspondant à la transition entre le lobe principal et les L.S. : l'intégrale de gain porte donc au maximum sur l'intervalle  $(\theta_c, 2\theta_0 - \theta_c)$  excluant le lobe principal. Lorsque  $z$  croît (en restant inférieur à  $z_2$ ) l'angle  $\gamma$  est plus faible et l'intervalle d'intégration, centré sur  $\theta_0$ , diminue. Dans le cas des ESPN ( $0 \leq \gamma \leq \gamma_1$ ), l'intervalle d'intégration est faible avec un maximum possible  $(\theta_0 - \gamma_1, \theta_0 + \gamma_1)$ . Lorsque  $\gamma$  tend vers 0,  $G_m$  tend formellement vers  $G(\theta_0)$ . On considèrera cependant l'intégrale sur l'intervalle  $2\gamma_1$  centré sur  $\theta_0$ , par compatibilité avec la définition de  $S_2$  (équ. 33) et  $\Delta S_2$  (équ. 42). L'angle  $\theta_0$  étant quelconque, l'effet de contamination maximum se produit en fait lorsque l'intervalle d'intégration  $2\gamma_1$  contient le lobe secondaire de niveau le plus élevé (premier L.S. dans le cas d'un diagramme avec décroissance continue des pics des L.S.).

On est ainsi amené à considérer deux cas de figure dans la signification de  $\Delta G$ , donné par (43), pour calculer l'effet de contamination maximal, à  $\theta_0$  donné.

Dans le cas des ESIO :

$$(44) \quad \Delta G = \Delta G_1 = 10 \log [G_0 / G_m(\gamma)] \quad \text{cas ESIO} \quad \gamma_1 < \gamma \leq \theta_0$$

où  $G_m$  est une spécification sur le gain moyen intégré sur l'ensemble des L.S. dans l'intervalle  $(\theta_0 - \gamma, \theta_0 + \gamma)$  et que l'on doit associer à  $\Delta S_1$  (équ. 41) et  $\sigma^0(\gamma)$  dans le calcul de  $\rho$ .

Dans le cas des ESPN :

$$(45) \quad \Delta G = \Delta G_2 = 10 \log [G_0 / G_m(\gamma_1)] \quad \text{cas ESPN} \quad \gamma \leq \gamma_1$$

où  $G_m$  est une spécification sur le gain moyen intégré sur l'intervalle  $(\theta_0 - \gamma_1, \theta_0 + \gamma_1)$  et que l'on doit associer à  $\Delta S_2$  (équ. 42) et  $\sigma^0(O)$  dans le calcul de  $\rho$ .

En condition de pluie uniforme, le terme d'atténuation différentielle  $\Delta A^u$ , donné par (40), augmente avec  $K$  et dépend de  $z$ ,  $\theta_0$  et  $H_p$ . Dans les conditions usuelles ( $H_p \leq 5$  km,  $h \geq 300$  km), on peut l'estimer, avec une erreur maximale de 1,3 % (sur la valeur exprimée en dB), par

$$(46) \quad \Delta A^u(\text{dB}) \cong 2 K z / \cos\theta_0$$

$\Delta A^u$  s'annule avec  $z$  (proximité de la surface) car, dans ce cas, les longueurs de trajets considérés pour l'écho de pluie ou de surface sont très voisins ( $\gamma \approx \theta_0$ ) et les atténuations totales respectives sont quasi-identiques. Pour  $z$  plus élevé (respectant  $z \leq z_2$ ),  $\Delta A^u$  peut atteindre une valeur maximale

$$(47) \quad \Delta A^u_{\text{max}} = 2 K H_p / \cos\theta_0$$

dans le cas où l'écho de pluie obtenu au sommet de la couche de pluie ( $z = H_p$ ) et pour l'incidence  $\theta_0$ , subit une atténuation négligeable alors que l'écho de surface, obtenu à incidence voisine de la verticale subit l'atténuation maximale sur la hauteur de pluie  $H_p$  de la couche. Dans tous les cas intermédiaires, correspondant à  $0 < z < H_p$  (ou  $0 < \gamma \leq \theta_0$ ),  $\Delta A^u$  est plus faible et augmente comme  $(\cos\theta_0)^{-1}$ .

Les valeurs de  $Z$  et  $K$  peuvent être reliées au taux précipitant  $R$  par des relations  $Z$ - $R$  et  $K$ - $R$  appropriées. La valeur du coefficient de rétrodiffusion de la surface  $\sigma^0(\gamma)$  peut être obtenue à partir d'un modèle adapté à la longueur d'onde choisie et dépendant, le cas échéant, d'autres paramètres (nature de la surface, rugosité, etc.).

Une valeur du rapport de contamination  $\rho = 0$  dB signifie que l'écho de pluie et l'écho de surface contaminateur contribuent de façon égale à la puissance reçue. Il est d'usage de considérer  $\rho = 0$  dB comme une référence de calcul, sachant que l'effet de contamination peut raisonnablement être considéré comme négligeable pour  $\rho \geq 3$  dB.

#### I-4 Définition d'une spécification $\Delta G_{\text{min}}$ sur le gain d'antenne

L'équation (35) donnant  $\rho$  peut être exploitée de différentes manières. On peut fixer les caractéristiques du radar, y compris le diagramme de rayonnement de l'antenne  $G(\omega)$ , puis, pour chaque valeur du couple  $(\theta_0, z)$ , déterminer les termes du membre de droite en utilisant un modèle de pluie (et les relations  $Z$ - $R$  et  $K$ - $R$  appropriées) et un modèle  $\sigma^0(\gamma)$ . Les valeurs de  $\rho$  ainsi obtenues caractériseront dans chaque cas l'importance des effets de contamination par rapport à la valeur de référence  $\rho = 0$  dB. Cette procédure est difficile à appliquer car elle nécessite en particulier de connaître a priori  $G(\omega)$  et le calcul de  $G_m$  (dans  $\Delta G$ ) varie pour chaque configuration  $(\theta_0, z)$  considérée. Il est donc tout aussi significatif d'utiliser (35), avec la valeur de référence  $\rho = 0$  dB, pour calculer des spécifications  $\Delta G(\gamma)$  correspondant à une

valeur  $Z_{\min}$  assignée à priori à  $Z$ , pour chaque configuration  $(\theta_0, z)$  analysée. La valeur de  $\Delta G(\gamma)$  ainsi obtenue devient une **spécification technologique minimale**  $\Delta G_{\min}$  des performances requises sur le niveau des L.S. de l'antenne pour obtenir  $\rho \geq 0$  dB. C'est cette démarche que nous avons adoptée en exploitant (25) sous la forme :

$$(48) \quad \Delta G_{\min} = (-C - \Delta S - Z_{\min} + \sigma^0 - \Delta A) / 2$$

Avec cette définition, on aura alors, d'après (35),  $\rho \geq 0$  dB si  $\Delta G \geq \Delta G_{\min}$  pour  $Z = Z_{\min}$ , ou si  $\Delta G = \Delta G_{\min}$  pour  $Z \geq Z_{\min}$ ,  $Z_{\min}$  représentant la valeur assignée à priori à  $Z$  pour calculer  $\Delta G_{\min}$  avec (48).

## II - APPLICATIONS NUMERIQUES : NIVEAUX REQUIS SUR LES L.S.

### II-1 Résumé des équations utiles

Pour les applications numériques, on retiendra finalement les équations suivantes, déduites de l'analyse précédente :

$$(49) \quad \rho \text{ (dB)} = P_R / P_S \text{ (dB)} = C + 2\Delta G + \Delta S + Z - \sigma^0 + \Delta A$$

$$(50) \quad \rho \geq 0 \text{ si } \Delta G \geq \Delta G_{\min} \text{ et } Z = Z_{\min} \text{ donné}$$

ou

$$\text{si } \Delta G = \Delta G_{\min} \text{ et } Z \geq Z_{\min} \text{ donné}$$

$$(51) \quad \Delta G_{\min} = (-C - \Delta S - Z_{\min} + \sigma^0 - \Delta A) / 2 \text{ pour } \rho = 0 \text{ dB}$$

$$(52) \quad C = -157 + 10 \log (c \tau \lambda^{-4} / 2) \quad (\text{unités MKSA})$$

$$(53) \quad \Delta A = A_S - A_R \quad (\text{cas général equ. (10) et (4)})$$

$$(54) \quad \Delta A^u = 2 K z / \cos \theta_0 \quad (\text{pluie uniforme})$$

ESIO:  $\gamma_1 < \gamma \leq \theta_0$ ,  $0 < z < z_1$

$$(55) \quad \cos \gamma = h \cos \theta_0 / (h - z)$$

$$(56) \quad \cos \gamma_1 = (1 + c \tau / 4h)^{-1}$$

$$(57) \quad z_1 = h - (h + c \tau / 4) \cos \theta_0 = h (1 - \cos \theta_0 / \cos \gamma_1)$$

$$(58) \quad \Delta G = \Delta G_1 = 10 \log [G_0 / G_m(\gamma)]$$

$$(59) \quad G_m(\gamma) = \left[ \frac{1}{2\gamma} \int_{\theta_0 - \gamma}^{\theta_0 + \gamma} G^2(\omega) d\omega \right]^{1/2}$$

$$(60) \quad \Delta S = \Delta S_1 = 10 \log [h \theta_1^2 / (4 c \tau \cos \theta_0)]$$

$$(61) \quad \sigma^0 = \sigma^0(\gamma)$$

ESPN:  $0 \leq \gamma \leq \gamma_1$ ,  $z_1 \leq z \leq z_2$

$$(62) \quad z_2 = h - (h - c \tau / 4) \cos \theta_0 = z_1 + (c \tau / 2) \cos \theta_0$$

$$(63) \quad \Delta G = \Delta G_2 = 10 \log [G_0 / G_m(\gamma_1)]$$

$$(64) \quad G_m(\gamma_1) = \left[ \frac{1}{2\gamma_1} \int_{\theta_0 - \gamma_1}^{\theta_0 + \gamma_1} G^2(\omega) d\omega \right]^{1/2}$$

$$(65) \quad \Delta S = \Delta S_2 = 10 \log [h \theta_1^2 / (4 c \tau \cos^2 \theta_0)]$$

$$(66) \quad \sigma^0 = \sigma^0(0)$$

On notera que  $\rho$  et  $\Delta G$  ne dépendent pas en fait de la durée d'impulsion  $\tau$  utilisée (ou de la longueur des portes radar  $c\tau/2$ ) car la quantité  $c\tau$  s'élimine entre  $C$  et  $\Delta S$  dans les équations (48) ou (50). La longueur de porte  $c\tau/2$  doit cependant être fixée pour déterminer  $z_1$ ,  $z_2$  et  $\gamma_1$ .

## II-2 Valeurs des paramètres et modèles

### II-2-1) Paramètres de définition du radar

Nous adopterons les valeurs suivantes

$$(67) \quad h = 500 \text{ km}$$

$$(68) \quad c\tau/2 = 250 \text{ m}$$

$$(69) \quad \lambda = 2.2 \text{ cm (} f = 13.75 \text{ GHz)} \quad \text{ou} \quad \lambda = 0.86 \text{ cm (} f = 35 \text{ GHz)}$$

$$(70) \quad \theta_1 = 0.18^\circ$$

$$(71) \quad \theta_c \approx 3\theta_1 / 2 = 0.27^\circ$$

Ces valeurs sont caractéristiques de celles retenues comme spécifications pour le radar à pluie du projet BEST (B.E.S.T, 1988, Marzoug, 1989) avec  $f=13.75$  GHz en version

nominale. Elles correspondent à une résolution transverse du lobe principal (à 3 dB) au nadir de 1.6 km, associée à une surface d'empreinte  $S_R \approx 2 \text{ km}^2$ . Par ailleurs, comme indiqué auparavant, l'angle d'incidence  $\theta_0$  du faisceau principal sera limité à l'intervalle :

$$(72) \quad 0 < \theta_0 \leq 20^\circ$$

### *II-2-2) Altitudes critiques et incidences des échos sur la surface*

Dans ces conditions, on obtient  $\gamma_1=1.28^\circ$  pour l'incidence marquant la transition entre les ESIO ( $\gamma_1>1.28^\circ$ ) et les ESPN ( $\gamma_1<1.28^\circ$ ).

Dans la **Fig. 4** sont illustrées les valeurs des altitudes critiques  $z_1$  et  $z_2$  pour les valeurs de  $\theta_0 \leq 20^\circ$ . A titre d'exemple, pour  $\theta_0=5^\circ$ , on a  $z_1=1778 \text{ m}$  et  $z_2 = 2027 \text{ m}$ . Les portes "pluie" centrées à des altitudes  $z<1778 \text{ m}$  peuvent être contaminées par les ESIO. Entre 1778 m et 2027 m, il peut y avoir contamination par l'ESPN. Au dessus de 2027m, il n'y a plus de contamination par des échos sur la surface. Si l'on choisit une hauteur de pluie  $H_p = 5 \text{ km}$ , la contamination a lieu dans toutes les portes pluie pour  $\theta_0 \geq 8^\circ,21$ , incidence pour laquelle  $z_2=H_p$ , tandis qu'elle limitée aux portes d'altitude  $z < z_2(\theta_0)$  si  $\theta_0<8^\circ,21$ . Lorsque  $\theta_0<\gamma_1=1.28^\circ$ , seule la porte pluie la plus proche du sol peut être contaminée par l'ESPN, puisqu'au dessus de  $z_2(\gamma_1) = 250 \text{ m}$ , il n'y a plus d'effet de contamination.

Les valeurs de l'incidence des échos sur la surface (éq. 55) et celles des bornes correspondantes de l'intervalle d'intégration angulaire  $[\theta_0-\gamma, \theta_0+\gamma]$  sur lequel doit porter l'intégration quadratique du gain d'antenne dans la définition de  $G_m(\gamma)$  (equs. (58) et (64)) sont indiquées dans la **Table 1** en fonction de  $\theta_0$  et pour différentes valeurs de l'altitude  $z$  de l'écho de pluie. L'absence de valeur correspond à l'absence d'écho de surface contaminateur pour le cas considéré. Le cas échéant, l'intervalle  $2 \gamma$  est limité à  $[\theta_c, 2\theta_0 - \theta_c]$  lorsque  $(\theta_0-\gamma) < \theta_c$  avec  $\theta_c=0.27^\circ$  ou à  $[\theta_0-\gamma_1, \theta_0+\gamma_1]$  lorsque  $\gamma<\gamma_1=1.28^\circ$  (cas des ESPN). Dans la **Fig. 5**, on a illustré les valeurs de  $\gamma$ ,  $(\theta_0-\gamma)$  et  $(\theta_0+\gamma)$  en fonction de  $\theta_0$  pour  $z= 0.5 \text{ km}$  et  $z= 5 \text{ km}$ . On constate que pour  $\theta_0$  donné, l'intervalle d'intégration décroît lentement avec  $z$  et porte progressivement sur une région des L.S. de plus en plus concentrée autour de l'angle  $\theta_0$ . Pour  $z$  donné, l'intervalle d'intégration s'élargit rapidement et inclut progressivement les L.S. des plus proches aux plus éloignés de l'axe principal à mesure que  $z$  décroît.

### *II-2-3) Modèle de pluie*

Nous considérons une couche de pluie de hauteur

$$(73) \quad H_p = 5 \text{ km}$$

Nous envisageons en premier lieu un taux de pluie uniforme  $R$  dans la couche comme référence de calcul pour  $\Delta G_{\min}$ . Les conséquences apportées par un écart à cette hypothèse seront évoquées plus loin (§ II.4.2).

Dans le cas de diffusion de Mie, s'appliquant pour les longueurs d'onde considérées, le facteur de réflectivité radar équivalent  $Z$  dépend de la longueur d'onde et la distribution dimensionnelle des gouttes de pluie  $n(D)$ . Il peut généralement être relié au taux précipitant  $R$  par une relation de la forme  $Z = \alpha R^\beta$ ; il en est de même du coefficient d'atténuation spécifique  $K$ , qui dépend en plus de la température des gouttes et que l'on peut généralement exprimer sous la forme  $K = a R^b$  (Ulbrich, 1983). Les relations Z-R et K-R utilisées sont indiquées dans la Table 2. Elles sont obtenues pour des conditions de diffusion de Mie avec une distribution de gouttes de type Marshall et Palmer (1948). Les relations Z-R sont déduites des travaux de Goldhirsh et Walsh (1982) à 13.75 GHz et Wexler et Atlas (1963) à 35 GHz. Les relations K-R, aux deux fréquences, sont déduites des résultats de Olsen et al. (1978), pour une température des gouttes de 20°.

Les variations de  $Z$  ou  $K$  avec  $R$ , pour  $R$  compris entre 0.1 et 100 mm/h sont illustrées dans les Figs. 6a et 6b, pour les deux fréquences considérées. L'écart entre  $Z_{14}$  et  $Z_{35}$  s'annule pour  $R \approx 4$  mm/h et croît lentement pour les valeurs de  $R$  plus faibles ou plus élevées. Pour  $R=1$  mm/h, on obtient  $Z_{14}=24$  dBZ et  $Z_{35}=25.5$  dBZ. L'atténuation spécifique est beaucoup plus forte (environ 10 fois) à 35 GHz qu'à 14 GHz. Pour  $R=1$  mm/h, on a  $K_{35} = 0.27$  dB/km et  $K_{14} = 0.028$  dB/km.

#### II-2-4) Modèle de $\sigma^0$

Le coefficient de rétrodiffusion de la surface peut être extrêmement variable car il dépend de nombreux paramètres, dont les plus significatifs sont : la nature de la surface (sol ou océan), la rugosité du sol (terrain nu, végétation, zone résidentielles, industrielles, agricoles, etc ...), l'état de surface de la mer, la longueur d'onde et la polarisation de l'onde, l'incidence d'observation par rapport au nadir, la vitesse du vent en surface et l'azimut de la visée (dans le cas de l'océan), et l'échelle du pixel considéré. Suivant les cas de figure, des formulations théoriques peuvent être établies. Par ailleurs des observations expérimentales couvrant partiellement les conditions énoncées ont servi à établir des paramétrisations. Les plus nombreuses concernent l'observation de l'océan (ex. Moore et Fung, 1979; Moore, 1985;

Masuko et al., 1986), à différentes longueurs d'onde.

Au dessus de l'océan, pour des incidences voisines du nadir (typiquement comprises entre 0 et 20°), la section efficace de rétrodiffusion de l'onde radar peut être calculée en utilisant l'approximation de Kirchhoff comme résultant d'un phénomène quasi-spéculaire dépendant de la rugosité de la surface pour des échelles très supérieures à la longueur d'onde utilisée (Valenzuela, 1978). L'effet de l'incidence  $\gamma$  s'exprime alors comme :

$$(74) \quad \sigma^0(\gamma) = \sigma^0(0) (\cos\gamma)^{-4} \exp(-\text{tg}^2\gamma / s^2)$$

où  $s^2$  est la variance de la distribution des pentes de la surface.

Dans ces conditions,  $\sigma^0$  dépend encore de la vitesse du vent mais assez peu de l'azimut de la visée. La dépendance de  $\sigma^0$  avec la longueur d'onde n'est pas parfaitement établie. Des représentations paramétriques plus simples ont été proposées. La plus utilisée (ex. Moore et Fung, 1979) est du type

$$(75) \quad \sigma^0(\gamma) = \sigma^0(0) \exp(-\gamma / \gamma_0)$$

où  $\sigma^0(0)$  et  $\gamma_0$  varient avec la fréquence. Avec  $\sigma^0$  exprimé en dB, on obtient alors

$$(76) \quad \sigma^0(\gamma) = \sigma^0(0) - m\gamma \quad (\sigma^0 \text{ en dB, } \gamma \text{ en km})$$

avec  $m = 4.34 / \gamma_0$ .

En bande Ku ( $\approx 14$  GHz), Manabe et Ihara (1988) ont ajusté une loi du type (74) à des données obtenues sur l'océan par un diffusiomètre aéroporté (Expérience AAFE RADSCAT en 1984) pour un vent de surface entre 7.5 et 10  $\text{ms}^{-1}$ , avec  $\sigma^0(0) = 14.1$  ( $\approx 12$  dB) et  $S \approx 0.196$ . L'ajustement de la loi paramétrique simple du type (76) aux mêmes données fournit  $\sigma^0_{14}(0) = 14$  et  $m_{14} = 0.75$ , et est illustré dans Fig.7.

A 35 GHz, les données expérimentales sont rares. Les résultats de Masuko et al. (1988) sur l'océan conduisent, pour des conditions analogues aux précédentes (vitesse du vent en surface entre 7.5 et 10  $\text{ms}^{-1}$ ) avec un ajustement de type (76), à  $\sigma^0_{35}(0) = 6$  et  $m_{35} = 0.675$ , également illustré dans la Fig.7.

La variabilité de  $\sigma^0$  en fonction du vent et de l'azimut de visée (Masuko et al., 1986) peut



introduire une incertitude de plusieurs dB (Typiquement  $\pm 3$  dB) sur les lois retenues, pour un vent compris entre 3 et 20 m s<sup>-1</sup>.

Au dessus des terres, l'extrême variabilité de  $\sigma^0$  suivant la nature du terrain ne permet guère d'obtenir de paramétrisation générale. Les résultats expérimentaux disponibles (Ulaby et al., 1981) indiquent néanmoins que, pour un type de terrain donné,  $\sigma^0$  décroît également avec l'incidence  $\gamma$  entre 0 et 20°. Cependant, les valeurs moyennes près du nadir sont généralement plus faibles (5 à 10 dB) que celles observées au dessus de l'océan (surface plus réfléchissante que le sol) avec une marge de variation plus faible en fonction de l'incidence, toutes choses égales par ailleurs. On peut donc penser que le choix de valeurs de  $\sigma^0$  typiques de l'océan pour des incidences voisines du nadir ( $\leq 10^\circ$ ) constitue également une borne supérieure dans le cas des sols, pour une fréquence donnée.

### II-3 Evaluation des termes de $\Delta G_{\min}$

Les différents termes contribuant à l'expression de  $\Delta G_{\min}$ , donnée par (51) sont évalués ci dessous.

#### Terme C

Suivant la fréquence utilisée (14 ou 35 GHz), on obtient d'après (52) :

$$(77) \quad C_{14} = - 67.7 \text{ dB}$$

$$(78) \quad C_{35} = - 50.4 \text{ dB}$$

La spécification sur  $\Delta G_{\min}$  est d'autant plus forte que C est fort.

#### Terme $\Delta S$

Les équations (60) et (65) fournissent :

$$(79) \quad \Delta S_1 = - 26.1 - 10 \log (\cos\theta_0)$$

$$(80) \quad \Delta S_2 = - 26.1 - 20 \log (\cos\theta_0)$$

Pour  $\theta_0$  valant  $0^\circ$ ,  $10^\circ$ ,  $20^\circ$ , les contributions des termes en  $\cos\theta_0$  sont respectivement de 0, 0.07 et 0.27 dans  $\Delta S_1$  et de 0, 0.14 et 0.54 dans  $\Delta S_2$ . Elles peuvent donc être négligées et l'on prendra une valeur caractéristique, par défaut :

$$(81) \quad \Delta S = \Delta S_1 = \Delta S_2 \approx -26 \text{ dB} \quad 0 < \theta_0 < 20^\circ$$

### Terme $\sigma^0(\gamma)$

Nous choisirons, pour chaque fréquence, une loi de variation de  $\sigma^0$  avec l'incidence  $\gamma$  typique de l'océan, avec les lois ajustées obtenues plus haut :

$$(82) \quad \sigma^0_{14} = 14 - 0.75 \gamma \quad 0 < \theta_0 < 20^\circ \quad (\sigma^0 \text{ en dB, } \gamma \text{ en } ^\circ)$$

$$(83) \quad \sigma^0_{35} = 6 - 0.675 \gamma \quad 0 < \theta_0 < 20^\circ \quad (\sigma^0 \text{ en dB, } \gamma \text{ en } ^\circ)$$

caractérisant des valeurs moyennes pour un vent de l'ordre de  $10 \text{ m s}^{-1}$  avec une marge d'incertitude de  $\pm 3 \text{ dB}$  pour  $3 < v < 20 \text{ ms}^{-1}$  et constituant vraisemblablement un maximum pour le cas des sols, près du nadir. La spécification sur  $\Delta G_{\min}$  est d'autant plus forte que  $\sigma^0$  est fort.

### Terme $Z_{\min}$

Utilisé comme paramètre de calcul, sa valeur est associée à celle de  $\Delta G_{\min}$  et peut être traduite en valeur de R correspondante (relation Z-R). Les spécifications sur  $\Delta G_{\min}$  sont d'autant plus fortes que  $Z_{\min}$  est faible. Idéalement,  $Z_{\min}$  devrait être choisi proche du seuil de détection du radar. Nous considérerons typiquement la gamme de taux précipitant  $R_{\min}$  allant de 0.1 à 2 mm/h correspondant à  $Z_{\min}$  allant environ de 10 à 30 dBZ. Les valeurs de référence seront :

$$(84) \quad R_{\min} = 1 \text{ mm/h} \quad Z_{\min} = 24 \text{ dBZ à } 14 \text{ GHz}$$

$$(85) \quad R_{\min} = 1 \text{ mm/h} \quad Z_{\min} = 25.5 \text{ dBZ à } 35 \text{ GHz}$$

### Terme $\Delta A$

Ce terme dépend des valeurs de  $z$  et  $\theta_0$  considérées (equs. 53 et 54) ainsi que de la valeur de K (reliée à R par la relation K-R).

Dans le cas d'une pluie uniforme, il sera évalué dans chaque cas à l'aide de (54). On notera qu'il s'annule avec  $z$  et qu'il est borné supérieurement (pour  $z=H_p$  et  $\theta_0=20^\circ$ ) par

$$(86) \quad \Delta A_{\max} = 2.13 K H_p$$

Avec  $H_p=5$  km et pour la valeur de référence  $R_{\min}=1$  mm/h, correspondant à  $K_{14}=0.028$  dB/km et  $K_{35}=0.27$  dB/km, on a :

$$(87) \quad R_{\min} = 1 \text{ mm/h} \quad \Delta A_{\max} = 0.3 \text{ dB à } 14 \text{ GHz}$$

$$(88) \quad R_{\min} = 1 \text{ mm/h} \quad \Delta A_{\max} = 2.9 \text{ dB à } 35 \text{ GHz}$$

La spécification sur  $\Delta G_{\min}$  est d'autant plus forte que  $\Delta A_{\max}$  est faible

#### Expression finale pour le calcul de $\Delta G_{\min}$

Avec les valeurs retenues pour  $C$  (éq. 76 et 77) et  $\Delta S$  (éq.80), l'expression de  $\Delta G_{\min}$  finalement utilisée, à partir de (50) est :

$$(89) \quad \Delta G_{\min} = (92.7 - Z_{\min} + \sigma^0 - \Delta A) / 2 \quad \text{à } 14 \text{ GHz}$$

avec  $\Delta A$  donné par (54) et  $\sigma^0$  donné par (82)

$$(90) \quad \Delta G_{\min} = (76.4 - Z_{\min} + \sigma^0 - \Delta A) / 2 \quad \text{à } 35 \text{ GHz}$$

avec  $\Delta A$  donné par (54) et  $\sigma^0$  donné par (83).

Dans chaque cas,  $Z$  et  $K$  sont obtenus à partir de  $R$  spécifié, en utilisant les relations appropriées de la Table 2.

## II-4 Spécifications sur $\Delta G$ : Résultats et discussions

### II-4-1) Analyse générale

Dans la Fig. 8, on a représenté les valeurs de  $\Delta G_{\min}$  à 13.75 GHz en fonction de l'angle d'incidence  $\theta_0$  du lobe principal pour plusieurs valeurs de  $R_{\min}$  comprises entre 0.1

et 10 mm/h. Dans chaque cas sont indiqués les résultats correspondant à des échos de pluie à l'altitude  $z=0.5$ , 2 et 5 km. L'incidence correspondante des échos sur la surface  $\gamma(\theta_0)$  est également reportée pour les différents valeurs de  $z$ . Chaque courbe donne  $\Delta G_{\min}$  associé à l'ensemble  $(z, \theta_0, R_{\min})$  considéré. On constate une rapide décroissance de  $\Delta G_{\min}$  avec  $\theta_0$ , due essentiellement, pour  $R_{\min}$  donné, à la décroissance de  $\sigma^0$  avec l'incidence  $\gamma(\theta_0)$ .

Pour  $z$  donné, quelque soit  $R_{\min}$ , le décrochage des courbes observé lorsque  $\theta_0$  décroît, marque la limite inférieure de l'incidence  $\theta_0$  pour laquelle peuvent apparaître les échos de surface contaminants, à l'altitude considérée. Cette limite qui correspond à  $\gamma=0$ , à lieu pour  $\theta_0$  d'autant plus faible que  $z$  est faible avec un effet de contamination maximum associé à l'ESPN ( $\gamma \leq \gamma_1$ ). Lorsque  $\theta_0$  excède cette limite, pour  $z$  donné,  $\Delta G_{\min}$  diminue et la contamination résulte des ESIO ( $\gamma_1 < \gamma < \theta_0$ ).

Par ailleurs, pour  $\theta_0$  et  $z$  donnés, il est clair que la spécification est d'autant plus sévère que  $R_{\min}$  est faible. Pour les valeurs de  $R_{\min}$  considérées, l'effet d'atténuation (terme  $\Delta A$  de l'equ. (88)) qui allège progressivement la spécification, ne devient significatif que pour  $R_{\min} \geq 5$  mm/h.

Les résultats globaux indiquent que pour le cas de référence  $R_{\min} = 1$  mm/h ( $Z_{\min}=24$  dBZ), une spécification  $\Delta G_{\min} \approx 41$  dB est requise pour se prémunir dans tous les cas d'une contamination importante ( $\rho \leq 0$  dB). Cette limite est portée à environ 48 dB pour  $R=0.1$  mm/h. Il est certainement très difficile, voire impossible d'atteindre  $\Delta G_{\min}=40$  dB pour toutes les valeurs de l'intervalles  $2\gamma$  considéré dans la moyenne quadratique du gain sur les L.S. (voir § I.3.2, Fig.3 et § II.2.2, Fig.4), dans le cas d'une structure d'antenne spatiale de grandes dimensions (quelques mètres). La difficulté est d'autant plus grande que d'une part, l'intervalle angulaire  $2\gamma$  (centré sur  $\theta_0$ ) considéré est faible (l'ESPN constitue le cas limite) et d'autre part, qu'il est proche du lobe principal, c'est à dire à  $\theta_0$  faible. La contamination la plus forte aura lieu pour une zone d'altitude de plus en plus basse lorsque  $\theta_0$  décroît (cf. Fig.4 : zone ESPN ou région de la zone ESIO jouxtant la zone ESPN). On doit donc s'attendre à voir la spécification éventuellement non respectée dans ces cas.

Si l'on admet que la limite  $\Delta G_{\min}=35$  dB constitue une valeur réaliste, on peut atteindre une contamination quasi-négligeable ( $\rho \geq 0$ ) : (i) quel que soit  $\theta_0$  et  $z$  pour  $R_{\min} \geq 5$  mm/h ( $Z_{\min} \geq 35$  dBZ); (ii) seulement si  $\theta_0 > 10^\circ$  à  $13^\circ$  (suivant  $z$ ) pour  $R_{\min} \geq 2$  mm/h ( $Z_{\min} \geq 28.5$  dBZ); (iii) seulement si  $\theta_0 > 15^\circ$  pour  $R_{\min} \geq 1$  mm/h ( $Z_{\min} \geq 24$  dBZ).

La Fig. 9 indique des valeurs de  $\Delta G_{\min}$  à 35 GHz, dans une présentation identique à

celle de la Fig. 8, réduite aux valeurs de  $R_{\min} = 0.01, 0.1$  et  $1$  mm/h. On note que dès  $R_{\min} = 0.5$  mm/h, l'effet d'atténuation (terme  $\Delta A$  dans  $\Delta G_{\min}$ ) apparaît non négligeable, allégeant d'autant plus la spécification que  $z$  est fort, à  $\theta_0$  donné. On voit, toutes choses égales par ailleurs, que  $\Delta G_{\min}$  est plus faible (d'environ 12 à 13 dB) à 35 GHz qu'à 14 GHz. Cet effet qui conduit à un gain de l'ordre de 24 dBZ sur  $Z_{\min}$ , pour une même valeur de  $\Delta G_{\min}$ , provient essentiellement de deux causes : (i) la diminution d'environ 16 dB du terme  $C$ , qui varie en  $\lambda^{-4}$  avec la section efficace de rétrodiffusion de la pluie (equ. 77 au lieu de 76), (ii) la diminution de  $\sigma^0$  (voir Fig. 7) de l'ordre de 8 dB (equ. 82 au lieu de 81); et à un degré moindre, de l'effet d'atténuation (terme  $\Delta A$ ) plus fort à 35 GHz. A la valeur de référence  $R_{\min} = 1$  mm/h ( $Z_{\min} = 25.5$  dBZ), une valeur  $\Delta G_{\min}$  d'environ 28 dB assure un effet de contamination quasi-négligeable dans tous les cas. Une valeur de  $\Delta G_{\min} \approx 30$  dB (resp. 35 dB) assure une protection aussi efficace pour  $R_{\min} \geq 0.5$  mm/h ou  $Z_{\min} \geq 21.5$  dBZ (resp.  $R_{\min} \geq 0.1$  mm/h ou  $Z_{\min} \geq 12$  dBZ).

La Fig. 10 indique les valeurs de  $\Delta G_{\min}$  en fonction de  $Z_{\min}$  ou  $R_{\min}$  (à 13.75 et 35 GHz) qui sont nécessaires pour assurer une protection optimale dans tous les cas ( $z \leq 5$  km,  $\theta \leq 20^\circ$ ) contre la contamination par les échos de surface, avec un rapport de contamination  $\rho \geq 0$  dB. Dans la Table 3, on a extrait quelques valeurs caractéristiques de la correspondance entre  $\Delta G_{\min}$  et  $Z_{\min}$  en indiquant les valeurs de  $R_{\min}$  associées. Dans la Fig. 10 comme dans la Table 3, les valeurs de  $\Delta G_{\min}$  sont voisines des maxima des courbes obtenues dans les Figs. 8 (13.75 GHz) ou 9 (35 GHz) à  $z = 0.5$  km (où  $\Delta A \sim 0$ ), pour chaque valeur de  $R_{\min}$  considérée. Ces résultats peuvent être interprétés de deux manières. En premier lieu, pour une spécification  $\Delta G_{\min}$  donnée, ils indiquent la valeur minimale  $Z_{\min}$  (ou  $R_{\min}$ ) garantissant une protection contre les échos de sol avec un rapport de contamination  $\rho \geq 0$  dB ; pour les valeurs inférieures, la contamination peut apparaître avec  $\rho < 0$  dB pour un ensemble de valeurs de  $\theta_0$  et  $z$ . Inversement, pour  $Z_{\min}$  (ou  $R_{\min}$ ) donné, ils indiquent la spécification  $\Delta G_{\min}$  minimale assurant un rapport de contamination  $\rho \geq 0$  dB ; pour les valeurs inférieures, la contamination apparaîtra possible avec  $\rho < 0$  dB pour l'ensemble des valeurs de  $\theta_0$  et  $z$  déjà mentionné.

Par conséquent, si la réalisation technologique de l'antenne permet d'obtenir une valeur de spécification  $\Delta G^*$  (pour un intervalle d'intégration  $2\gamma$  donné du gain moyen sur les L.S.), le rapport de contamination sera favorable ( $\rho > 0$ ) pour l'ensemble des valeurs ( $\theta_0, z, R_{\min}$ ) associées à  $\Delta G_{\min} < \Delta G^*$  dans les abaques des Figs. 8 (13.75 GHz) ou 9 (35 GHz) ; il sera défavorable ( $\rho < 0$ ), pour l'ensemble des valeurs ( $\theta_0, z, R_{\min}$ ) associées à  $\Delta G_{\min} > \Delta G^*$ . Le taux de protection ( $\rho > 0$  dB) ou de contamination ( $\rho < 0$  dB) sera caractérisé (cf. équ. 49) par la valeur :

$$(91) \quad \rho = 2 (\Delta G^* - \Delta G_{\min})$$

obtenu pour chaque valeur du triplet ( $\theta_0$ ,  $z$ ,  $Z_{\min}$  ou  $R_{\min}$ ) considéré. Le raisonnement reste valable si  $\Delta G^*$  n'est pas constant avec  $\gamma$ , comme il est probable en pratique : dans ce cas, l'angle  $\gamma$  dépendant de  $\theta_0$  et  $z$ , il suffit de prendre en compte la valeur  $\Delta G^*(\theta_0, z)$  correspondante. A titre d'exemple, à 13.75 GHz (Fig. 8), si l'on considère une valeur constante  $\Delta G^*=35$  dB, on obtient pour  $R_{\min} = 2$  mm/h,  $\theta_0=5^\circ$  et  $z=0.5$  km, un rapport  $\rho = -4.4$  dB traduisant une contamination importante ; pour les mêmes valeurs de  $R_{\min}$  et  $z$  mais avec  $\theta_0=15^\circ$ , on obtient  $\rho=+3.6$  dB traduisant une contamination négligeable. De la même manière, pour  $\theta_0=5^\circ$  et  $z=0.5$  km, on obtient un rapport  $\rho=+6.4$  dB pour  $R_{\min}=10$  mm/h,  $\rho=+1.6$  dB pour  $R_{\min}=5$  mm/h,  $\rho=-4.4$  dB pour  $R_{\min}=2$  mm/h et  $\rho=-9.6$  dB pour  $R_{\min}=1$  mm/h. Rappelons enfin que, dans la Fig. 4, est défini le domaine de  $\theta_0$  et  $z$  où les effets de contamination peuvent éventuellement exister (avec un rapport de contamination  $\rho$  dépendant de  $R$  et  $\Delta G(\gamma)$  au point considéré) et celui où ils sont absents.

Si l'on élimine la nécessité d'observer à des angles  $\theta_0$  faibles, la spécification optimale peut être notablement réduite. Dans le cas d'un stéréoradar opérant avec  $\theta_0 = 18^\circ$  (impliquant  $\gamma \geq 16^\circ$  pour  $z \leq 5$  km), il est clair d'après les Figs. 8 et 9 que la spécification optimale peut être réduite d'environ 5 dB. Cette valeur caractérise, pour une courbe donnée, la différence entre les valeurs de  $\Delta G_{\min}$  prises respectivement au sommet de la courbe et près de  $\theta_0 = 18^\circ$ . Il s'ensuit que les résultats de la Fig. 10 et de la Table 3 s'appliquent au cas du stéréoradar (avec  $\theta_0 = 18^\circ$ ) en diminuant  $\Delta G_{\min}$  de 5 dB.

#### *1-4-2) Révision des conditions de calcul et implications*

Les résultats obtenus pour  $\Delta G_{\min}$  représentent des spécifications optimales puisqu'elles sont censées assurer une protection contre la contamination par les échos de sol via les L.S., pour l'ensemble des configurations de  $\theta_0$  et  $z$  retenues jusqu'au cas le plus défavorable correspondant à l'ESPN. Le calcul a été effectué avec des valeurs de  $\Delta S$  standard maximales (équ. 41 et 42, § I.3.2), des valeurs de  $\sigma^\circ$  représentatives de conditions moyennes (§I.2.4), un terme d'atténuation différentielle représentatif d'une couche de pluie uniforme d'extension horizontale infinie, et des caractéristiques données du radar (§II.2.1). Dans ces conditions, on peut estimer à environ 3 dB la marge d'incertitude sur les valeurs de  $\Delta G_{\min}$  obtenues. Avec les caractéristiques considérées, les spécifications sur  $\Delta G_{\min}$  sont technologiquement déjà difficiles à réaliser à 13.75 GHz, probablement plus réalistes à 35 GHz (cf. Table 3), si l'on retient le seuil  $R_{\min} = 1$  mm/h comme valeur de référence.

On doit donc discuter la sensibilité de cette spécification aux termes intervenant dans sa définition, lorsqu'on modifie les hypothèses de calcul. Cette analyse est reprise à partir de l'expression de  $\Delta G_{\min}$  données par (51) et des expressions littérales des divers termes  $C$ ,  $\Delta S$ ,  $Z_{\min}$ ,  $\sigma^\circ$  et  $\Delta A$  pris indépendamment. Nous ne remettons pas en cause l'approximation d'une terre plane. La prise en compte de la rotondité de la terre peut néanmoins amener une modification significative de  $\Delta G_{\min}$  pour  $\theta_0 \geq 10^\circ$  ainsi qu'une nécessité de réviser les valeurs des altitudes critiques  $z_1$  et  $z_2$  et des angles d'incidences  $\gamma$  en fonction de  $\theta_0$  et  $z$ .

#### a) Modification des caractéristiques du radar

Nous envisageons des modifications possibles du seul point de vue de l'impact sur  $\Delta G_{\min}$  sans examiner les autres conséquences, plus ou moins favorables, sur les performances du radar.

Une modification  $\delta h$  de l'altitude de  $h$  du satellite entraîne, via le terme  $\Delta S$ , une modification de  $\Delta G_{\min}$  de  $1/2[10 \log(\delta h/h)]$ . Doubler  $h$  conduit donc à une diminution potentielle de 1.5 dB, assez faible, de  $\Delta G_{\min}$ .

Via le même terme  $\Delta S$ , une modification  $\delta\theta_1$  de l'ouverture  $\theta_1$  du lobe principal, entraîne une modification de  $\Delta G_{\min}$  de  $1/2[20 \log(\delta\theta_1/\theta_1)]$ . Doubler  $\theta_1$  conduit donc à une diminution potentielle de 3 dB de  $\Delta G_{\min}$ .

Comme indiqué auparavant (§II-1)  $\Delta G_{\min}$  est indépendant de la durée d'impulsion (ou de la longueur des portes) qui intervient à la fois dans les termes  $\Delta S$  et  $C$ .

Enfin, un changement  $\delta\lambda$  de la longueur d'onde  $\lambda$  entraîne une modification, via le terme  $C$ , sur  $\Delta G_{\min}$  de  $1/2[40 \log(\delta\lambda/\lambda)]$ . Doubler la fréquence conduit donc à une diminution potentielle de 6 dB sur  $\Delta G_{\min}$ . De plus, cette diminution doit être cumulée avec la diminution d'une quantité  $\delta\sigma^\circ/2$  (en dB) introduite par la diminution corrélative de  $\delta\sigma^\circ$  de  $\sigma^\circ$  avec l'augmentation de fréquence. C'est de loin l'effet le plus important, illustré ci-dessus (§II-4-1) par les résultats présentés à 13.75 et 35 GHz avec une diminution globale de l'ordre de 12 dB sur  $\Delta G_{\min}$ .

Un exemple de changement de spécification apporté par les modifications des caractéristiques de radar est fourni par le cas du radar à pluie de la mission TRMM. Ce dernier est prévu à 13.75 GHz avec  $h=350$  km et  $\theta_1=0.76^\circ$ . En utilisant ces valeurs dans la

formalisme que nous avons présenté et en modifiant légèrement les lois Z-R et K-R ainsi que le modèle  $\sigma^\circ(\gamma)$  pour les rendre identiques aux choix retenus par les auteurs de l'étude (Manabe et Ihara, 1988), on aboutit à une diminution de  $\Delta G_{\min}$  de l'ordre 5.5 dB (donnée par +0.75 dB dû à  $h$  et -6.25 dB dû à  $\theta_1$ ). Nous avons vérifié que les résultats sont en excellent accord (à 0.5 dB près) avec les simulations numériques de Manabe et Ihara, qui indiquent, par exemple,  $\rho=0$  dB pour  $\Delta G_{\min}=35$  dB avec  $R_{\min}=0.7$  mm/h,  $\theta_0=5^\circ$  et  $z<1$  km.

#### b) Variations du coefficient de rétrodiffusion de la surface

Trois facteurs peuvent intervenir pour modifier  $\Delta G_{\min}$  via la valeur de  $\sigma^\circ$ . En premier lieu, l'effet de la fréquence, mentionné plus haut, entraîne une diminution de  $\Delta G_{\min}$  lorsque la fréquence croît, en raison de la diminution de  $\sigma^\circ$ . En second lieu, la diminution  $\delta\sigma^\circ$  de  $\sigma^\circ$  avec l'angle d'incidence fait que la spécification nécessaire  $\Delta G_{\min}$  est d'autant plus faible (dans la proportion  $\delta\sigma^\circ/2$ ) que l'incidence  $\gamma$  de l'écho de sol croît. Cet effet ne peut être utilisé pour réduire à priori la spécification  $\Delta G_{\min}$  dans le cas d'un radar à balayage transverse perpendiculairement à la trace subsatellitaire, car l'angle  $\gamma$  peut prendre toutes les valeurs entre 0 et  $\theta_0$ . Par contre, l'allègement de spécification peut être utilisé si la configuration de travail du radar est telle que  $\gamma$  reste toujours supérieur à une valeur minimale  $\gamma_{\min}$  pour laquelle  $\sigma^\circ$  à la valeur maximale  $\sigma^\circ(\gamma_{\min})$  : c'est le cas du stéréoradar opérant à  $\theta_0$  fixé sur chaque faisceau (Testud et Amayenc, 1988). L'analyse de ces deux configurations sera reprise plus loin (voir § III-2).

Enfin, dans le calcul de  $\Delta G_{\min}$ , on a considéré  $\sigma^\circ(\gamma)$  uniforme sur toute surface  $S_S$  produisant l'écho par rétrodiffusion. Une distribution non uniforme de  $\sigma^\circ(\gamma)$ , due par exemple à une modulation par le vent de surface pour l'océan ou à la nature des sols, peut introduire des variations favorables (diminution) ou défavorables (augmentation) dans la valeur de  $\Delta G_{\min}$  qui est définie à partir de la valeur moyenne de  $\sigma^\circ$  sur la surface  $S_S$ .

#### c) Pluie non uniforme ou d'extension horizontale limitée

Rappelons tout d'abord que, dans le modèle de pluie, les relations Z-R et K-R retenues constituent des lois moyennes dans des conditions standard (voir §2-3 et Table 1). On doit s'attendre en réalité à une certaine marge de variabilité, en particulier en fonction de la distribution dimensionnelle des gouttes de pluie. Cet effet vaut surtout pour les lois Z-R (Ulbrich et Atlas, 1978) les lois K-R étant d'autant moins sensibles à cet effet (Atlas et Ulbrich, 1974) que la fréquence croît entre 10 et 35 GHz. Dans l'analyse formelle de  $\Delta G_{\min}$



présentée, une variation de la loi Z-R se traduit par une modification de la valeur de  $R_{\min}$  obtenue, pour  $\Delta G_{\min}$  donné. Une variation de la loi K-R entraîne par contre une modification directe du terme d'atténuation  $\Delta A$ , pouvant modifier légèrement  $\Delta G_{\min}$  lorsque ce terme devient significatif (voir §II-4-1).

Les résultats présentés ont été obtenus dans le cas d'une couche de pluie de hauteur  $H_p=5$  km, uniforme (R constant) et d'extension horizontale infinie (même modèle de pluie pour l'écho de sol et l'écho de pluie à incidences différentes). Une modification de  $H_p$  agit sur  $\Delta G_{\min}$ , via le terme  $\Delta A$ , avec les conséquences similaires à celles d'une variation de la loi K-R. Lorsque  $\Delta A$  est significatif, une augmentation  $\delta H_p$  de  $H_p$  (en km) conduit à une diminution maximale (voir équ. 86) de  $1.07 K \delta H_p$  sur  $\Delta G_{\min}$ , restant relativement faible (<1 dB) en pratique pour  $\delta H_p \approx 1$  km et  $R_{\min} \approx 1$  mm/h.

Une remise en cause de l'hypothèse d'uniformité ou d'extension infinie de la couche de pluie peut par contre avoir des conséquences beaucoup plus importantes. On peut en effet imaginer des configurations où les trajets du signal pluie (à incidence  $\theta_0$ ) et du signal de surface (à incidences  $\gamma$ ) ne traversent pas le même modèle de pluie et ne subissent donc pas des atténuations comparables. Nous nous bornerons ici à formuler simplement des implications qui en découlent sur  $\Delta G_{\min}$ . Il est clair que, dans les cas évoqués, c'est via la variation du terme  $\Delta A$  que  $\Delta G_{\min}$  peut être modifié. Il est alors judicieux de revenir à l'expression de  $\Delta G_{\min}$  (équ. 51) avec les formulations générales du terme  $\Delta A$  (équ. 53, 10 et 4). A partir de (51) et (53), on peut alors écrire :

$$(92) \quad \Delta G_{\min} = (-C - \Delta S - Z_{\min}^{(a)} + \sigma^0 - A_S) / 2 \quad \text{pour } \rho = 0 \text{ dB}$$

où  $Z^{(a)}$  (dBZ) est le facteur de réflectivité "apparent" de la pluie, égal au facteur de réflectivité vrai  $Z$  (dBZ), diminué de l'atténuation intégrée  $A_R$  (dB) sur le trajet aller-retour

$$(93) \quad Z^{(a)} = Z - A_R$$

Le seuil minimal de réflectivité, satisfaisant la spécification  $\Delta G_{\min}$  donnée, porte alors sur la réflectivité apparente  $Z^{(a)}$  et non plus sur la réflectivité vraie  $Z$ . Le seuil  $Z_{\min}^{(a)}$  diffère d'autant plus de  $Z_{\min}$  que le taux précipitant  $R$  est fort ( $A_R$  élevé) mais s'identifie avec  $Z_{\min}$  pour  $R$  faible ( $A_R$  négligeable).

$A_S$  est l'atténuation intégrée (due à la pluie) moyenne du signal de surface (cf. équ. 10) sur l'ensemble des trajets à incidence  $\gamma$ .

La valeur du rapport de contamination (équ. 49 et 50 dans le cas d'une pluie uniforme d'extension infinie) devient alors :

$$(94) \quad \rho \text{ (dB)} = C + 2 \Delta G + \Delta S + Z^{(a)} - \sigma^\circ + A_S$$

$$(95) \quad \rho \geq 0 \text{ si } \Delta G \geq \Delta G_{\min} \text{ et } Z^{(a)} = Z_{\min}^{(a)} \text{ donné}$$

ou

$$\text{si } \Delta G = \Delta G_{\min} \text{ et } Z^{(a)} \geq Z_{\min}^{(a)} \text{ donné}$$

Ces formulations générales de  $\Delta G_{\min}$  (équ. 92) et de  $\rho$  (équ. 94) s'identifient à celles utilisées jusqu'ici dans le cas de pluie uniforme (termes  $Z_{\min}$  et  $\Delta A$  au lieu de  $Z^{(a)}$  et  $A_S$ ) et la relation avec le taux précipitant reste naturellement liée à la valeur de la réflectivité vraie  $Z$ .

Dans la Fig.11, on indique les valeurs de  $Z^{(a)}$  en fonction de  $Z$  après traversée d'une couche de pluie de hauteur  $H_p=5$  km ou  $H_p=1$  km, à 13.75 GHz (fig. 11) et à 35 GHz. On a également reporté le taux précipitant correspondant à la valeur de  $Z$  dans chaque cas. On voit, par exemple, qu'à 14 GHz et pour  $H_p=5$  km, une réflectivité apparente  $Z^{(a)}=20$  dBZ correspond à  $Z_1=20.2$  dBZ ou  $Z_2=50.2$  dBZ. A 35 GHz, pour  $H_p=5$  km,  $Z^{(a)}=20$  dBZ correspond à  $Z_1=21.2$  dBZ ou  $Z_2=34.5$  dBZ. Lorsque la hauteur de pluie décroît ( $H_p=1$  km), l'intervalle entre  $Z_1$  et  $Z_2$ , qui correspond à une même réflectivité apparente, s'élargit car la valeur de  $Z_2$  doit être plus élevée pour que l'augmentation d'atténuation conduise à la même valeur de réflectivité apparente. Le maximum de  $Z^{(a)}$ , observé dans chaque cas, est d'autant plus faible et se produit pour  $Z$  d'autant plus faible que  $H_p$  est grand. Dans la définition du radar de la mission BEST, le seuil de détection à 13.75 GHz (pour une impulsion et avec un rapport signal à bruit de 0 dB) avec  $H_p=5$  km, est prévu pour  $Z^{(a)} \sim 8$  dBZ correspondant à une gamme de détection sur  $R$  allant environ de 0.1 à 70 mm/h.

L'existence d'un seuil  $Z_{\min}^{(a)}$  sur la réflectivité apparente, nécessaire pour respecter une spécification  $\Delta G_{\min}$  donnée (avec  $A_S$  fixée), requiert non seulement que le taux précipitant  $R$  ait une valeur minimale  $R_{\min}$  ( $R > R_{\min}$ ) associée à  $Z \sim Z^{(a)}$  ( $A_R$  faible), mais qu'il soit également inférieur à un maximum  $R_{\max}$  ( $R < R_{\max}$ ), correspondant à une réflectivité  $Z_{\max}$  plus forte, pour la même réflectivité apparente  $Z^{(a)} = Z_{\max} - A_R$ . La valeur de  $Z_{\max}$  (ou de  $R_{\max}$ ) dépend évidemment de l'atténuation intégrée  $A_R$ . L'intervalle  $Z_{\min} - Z_{\max}$  (ou  $R_{\min} - R_{\max}$ ), correspondant à  $\Delta G_{\min}$  donnée, est d'autant plus grand que  $A_S$  est fort (écho de surface atténué).

Ainsi, la spécification  $\Delta G_{\min}$  ( $\rho=0$  dB) sera obtenue pour  $Z_{\min}^{(a)}$  associée à des valeurs  $Z_{\min}$  (ou  $R_{\min}$ ) et  $Z_{\max}$  (ou  $R_{\max}$ ), dépendant du modèle de pluie, qui définit l'atténuation de l'écho de surface ( $A_S$ ) vis-à-vis de l'atténuation de l'écho de pluie ( $A_R$ ). Si  $A_S$  et  $A_R$  restent voisins ( $\Delta A = A_S - A_R$  de l'ordre de quelques dB au plus) comme dans le cas d'une pluie uniforme et d'extension horizontale infinie, seul le seuil sur  $R_{\min}$  (avec  $R > R_{\min}$ ) est à considérer en pratique pour garantir une spécification  $\Delta G_{\min}$  donnée car  $R_{\max}$  a une valeur élevée, généralement située au-delà du taux précipitant maximum détectable par le radar. Par contre, lorsque  $A_S$  devient faible vis-à-vis de  $A_R$  ( $\Delta A \ll 0$ ), la condition  $R_{\min} < R < R_{\max}$  devient nécessaire car  $R_{\max}$  peut rapidement entrer dans la gamme de détection possible du radar. Les valeurs de  $R_{\min}$  et  $R_{\max}$  ne peuvent être prédites a priori sans spécifier la configuration du modèle de pluie choisi, fixant  $A_R$  et  $A_S$  en tout point.

L'effet de contamination sera négligeable ( $\rho > 0$  dB), pour  $\Delta G = \Delta G_{\min}$ , si  $Z_{\min} < Z < Z_{\max}$  ( $R_{\min} < R < R_{\max}$ ) et il sera fort ( $\rho < 0$  dB) si  $Z < Z_{\min}$  ( $R < R_{\min}$ ) ou  $Z > Z_{\max}$  ( $R > R_{\max}$ ). De la même manière, pour  $Z = Z_{\min}$  ( $R = R_{\min}$ ) ou  $Z = Z_{\max}$  ( $R > R_{\max}$ ), la contamination sera d'autant plus faible ( $\rho > 0$  dB) que la spécification  $\Delta G^*$ , réalisable technologiquement, excède  $\Delta G_{\min}$  et elle sera d'autant plus forte ( $\rho < 0$  dB) qu'elle lui est inférieure. La valeur du taux de protection ( $\rho > 0$ ) ou de contamination ( $\rho < 0$ ) est donnée, comme précédemment (équ. 91), pour chaque valeur du couple  $(\theta_0, z)$  considérée, par :

$$(96) \quad \rho = 2 (\Delta G^* - \Delta G_{\min})$$

On voit finalement, d'après (92) que la spécification sur  $\Delta G_{\min}$  est d'autant plus forte et contraignante que  $A_S$  (terme toujours  $> 0$ ) est faible, c'est-à-dire que l'écho de surface via les L.S. est peu atténué (vis-à-vis de l'écho de pluie dans le lobe principal), le cas limite étant l'écho de surface obtenu en air clair avec  $A_S = 0$ . Inversement, elle sera d'autant plus faible et moins contraignante que  $A_S$  est grand (écho de surface atténué, éventuellement plus que l'écho de pluie si  $A_S > A_R$ ) avec un taux d'allègement de  $A_S / 2$  (en dB) sur  $\Delta G_{\min}$ , pour  $Z_{\min}^{(a)}$  donné. Ces configurations sont assez extrêmes mais elles sont d'autant plus probables que la pluie n'est pas uniforme aux échelles horizontales d'espace englobant l'ensemble des radiales aux incidences  $\theta_0$  et  $\gamma$  considérées. C'est le cas des systèmes convectifs qui possèdent une structure cellulaire variant à l'échelle de quelques kilomètres. C'est également le cas de systèmes de pluie (uniforme ou non) d'extension limitée pouvant aboutir à une réception de l'écho de surface après traversée d'une zone de pluie plus faible que celle observée directement, voire en air clair (écho de surface moins atténué que l'écho de pluie direct, voire non atténué), ou après traversée d'une zone de pluie plus intense que celle observée directement (écho de sol plus atténué que l'écho de pluie direct). De telles

configurations ont d'autant plus de chance de se produire que l'angle d'incidence  $\theta_0$  est grand. Notons, par exemple, que dans le cas du stéréoradar avec  $\theta_0 = 18^\circ$ , l'incidence des échos de surface correspondant à  $\gamma \geq 16^\circ$  (voir Figs. 8 et 9) implique un diamètre de la couronne des échos de surface de l'ordre de 300 km (pour  $h = 500$  km) sur laquelle l'uniformité de la pluie est très peu probable.

En raison de la variété des configurations intermédiaires possibles, une étude analytique générale devient inopérante et seules des simulations numériques de cas d'espèce peuvent être envisagées. A titre indicatif, on a considéré ici un cas extrême où l'écho de surface est totalement en air clair ( $A_S=0$ ) et où l'écho de pluie direct a lieu dans une couche de pluie uniforme de hauteur  $H_p=5$  km, dans les conditions étudiées auparavant. Dans la Fig. 12, on indique, pour ce cas, les valeurs de  $Z_{\min}^{(a)}$  et celles de  $Z_{\min}$  et  $Z_{\max}$  (avec  $R_{\min}$  et  $R_{\max}$  correspondants) associées à une spécification  $\Delta G_{\min}$  qui assure une protection optimale ( $\rho \geq 0$  dB) dans tous les cas ( $\theta_0 \leq 20^\circ$ ,  $z \leq 5$  km) contre les effets de contamination par l'écho de surface, à 13.75 et à 35 GHz. Dans la Table 4, on a extrait quelques valeurs caractéristiques de la correspondance entre  $\Delta G_{\min}$  et  $Z_{\min}^{(a)}$ ,  $Z_{\min}$ ,  $Z_{\max}$ ,  $R_{\min}$  et  $R_{\max}$ . Pour  $Z_{\min}$  (ou  $R_{\min}$ ), les résultats sont voisins de ceux obtenus précédemment (pluie uniforme, d'extension horizontale infinie avec  $H_p=5$  km, voir Fig. 10 et Table 3) car l'atténuation de l'écho de pluie  $A_R$  est faible, pour les valeurs de  $R$  considérées et donc proche de  $A_S=0$  (on a alors  $Z_{\min} \approx Z_{\min}^{(a)}$ ). La légère différence ( $\sim 0.5$  à  $1$  dB) provient d'une part, du fait que la correspondance entre  $Z^{(a)}$  et  $Z$  est prise pour  $H_p=5$  km (cf : Fig. 11), ce qui équivaut à choisir une altitude  $z=0$  pour l'écho de pluie au lieu de  $z=0.5$  km dans le cas précédent, et d'autre part, du fait que  $\Delta G_{\min}$  optimal est calculé de manière exacte à partir de l'équ. (94) avec  $A_S=0$  et de la valeur de  $\sigma^\circ$  au nadir, dans chaque cas.

Les résultats indiquent bien la diminution de l'intervalle  $Z_{\min} - Z_{\max}$  (ou  $R_{\min} - R_{\max}$ ) lorsque la spécification  $\Delta G_{\min}$  décroît, jusqu'à obtenir un intervalle nul pour certaines valeurs de  $Z_{\min}^{(a)}$  qui seraient requises mais pour lesquelles il n'existe pas de solution en  $Z$  ou  $R$  (cf. Fig. 11). Dans ce cas, la contamination (avec  $\rho < 0$ ) existe pour toutes les valeurs de  $Z$  ou  $R$ . Lorsque l'intervalle  $Z_{\min} - Z_{\max}$  (ou  $R_{\min} - R_{\max}$ ) existe, pour  $\Delta G_{\min}$  donné, il indique la gamme de valeurs de  $Z$  (ou  $R$ ) assurant une contamination négligeable ( $\rho > 0$ ). En dehors de cette gamme ( $Z < Z_{\min}$  ou  $Z > Z_{\max}$ ), la contamination est possible ( $\rho < 0$ ) et elle est plus ou moins forte suivant les valeurs de  $\theta_0$  et  $z$ .

Les spécifications optimales obtenues sont sévères. Il est d'usage de définir, par convention, la gamme de détection du radar à partir des échos détectables, au retour d'une impulsion avec un rapport signal à bruit  $\geq 0$  dB, au fond d'une couche de pluie uniforme de

5 km d'épaisseur. Notons cependant que la borne supérieure de la gamme de taux précipitants détectables est très sensible aux paramètres du radar, à la loi d'atténuation utilisée et à la référence de rapport signal à bruit retenue; de plus, l'accroissement du nombre d'échantillons indépendants dans la mesure radar peut élargir significativement la gamme de détection sans toutefois réduire les possibles effets de contamination par l'écho de surface. Dans ces conditions, pour couvrir à chaque fréquence une gamme de taux précipitant non contaminée, recouvrant en grande partie la gamme de détection typique du radar on devrait avoir, au moins,  $\Delta G_{\min} \approx 43$  dB pour une gamme non contaminée [0.6 - 48 mm/h] à 13.75 GHz (avec  $Z_{\min}^{(a)} \approx 11$  dBZ) et  $\Delta G_{\min} \approx 38$  dB pour une gamme non contaminée [0.04 - 12 mm/h] à 35 GHz (avec  $Z_{\min}^{(a)} \approx 6$  dBZ). Il convient encore de remarquer, comme précédemment, qu'en utilisant le bénéfice de la diminution de  $\sigma^0$  avec l'incidence, on obtient une diminution de 5 dB de  $\Delta G_{\min}$  dans le cas du stéréoradar opérant avec  $\theta_0 = 18^\circ$ , pour couvrir les mêmes intervalles de taux précipitant non contaminés, à chaque fréquence, ce qui conduit à retenir  $\Delta G_{\min} \approx 38$  dB à 13.75 GHz et  $\approx 33$  dB à 35 GHz. Cette diminution s'applique aux résultats de la Fig. 12 et de la Table 4. Rappelons qu'il s'agit de spécifications optimales pour un cas extrême puisque l'écho de surface contaminateur, obtenu en air clair (et proche du nadir) a une valeur maximale.

Ces considérations indiquent donc que les effets de non uniformité ou d'extension limitée de la pluie peuvent induire, le cas échéant, de fortes déviations sur les valeurs (optimales) requises sur  $\Delta G_{\min}$  obtenues dans le cas standard (pluie uniforme et d'extension horizontale infinie). Cependant, ces effets peuvent aussi bien aller dans le sens d'une réduction (écho de surface plus atténué que l'écho de pluie) que d'une augmentation (écho de surface moins atténué que l'écho de pluie, voire non atténué) de la contamination du signal pluie par le signal de surface via les L.S. de l'antenne.

#### *II-4-3) Cas des échos de surface "repliés"*

Nous n'avons considéré jusqu'ici que les échos de surface directs reçus dans la zone de distance radiale non ambiguë  $d_1$ - $d_2$  avec  $d_1 \leq r_0 \leq d_2$ . On doit cependant envisager la possibilité de recevoir également les échos de surface contamineurs depuis une distance radiale  $r'_0$  appartenant à la zone ambiguë avec  $r'_0 < d_1$  ou  $r'_0 > d_2$ . Ces échos apparaîtront à une distance radiale  $r_0$  à déterminer en zone non ambiguë, à cause de l'effet de repliement. Nous analysons ce type de configuration ci-dessous avec les caractéristiques qui leur correspondent du point de vue de la contamination apportée à l'écho de pluie.

##### a) Conditions d'ambiguïté

La zone de distance radiale non ambiguë  $D$  est fixée par le choix de la fréquence de répétition  $f_R$  des impulsions d'émission avec

$$(97) \quad D = d_2 - d_1 = c / (2 f_R)$$

où  $c$  est la vitesse de la lumière.

Sa localisation dans l'espace le long d'une radiale est en général calculé pour englober, quel que soit l'incidence  $\theta_0$ , une zone  $H$  formée d'une hauteur de pluie  $H_p$  (altitude  $> 0$ ), augmentée d'une zone d'échos de pluie "miroir" de hauteur  $H_m$  (altitudes fictives  $< 0$ ), obtenus après double réflexion du signal pluie sur la surface (Meneghini et Atlas, 1986). Suivant la valeur de  $f_R$ , qui résulte d'autre compromis dans la définition du radar, ceci peut être réalisé à partir de valeurs de  $d_1$  et  $d_2$  fixes, avec  $D$  suffisamment grand pour que la condition précédente soit réalisée pour tous les angles  $\theta_0$  considérés, ou en asservissant, le cas échéant, les valeurs de  $d_1$  (et  $d_2$ ) à  $\theta_0$ , lors du balayage. Par ailleurs, en opérant depuis l'espace, on a toujours  $D \ll h$ . Il est donc souhaitable et généralement possible d'ajuster  $f_R$  (donc  $D$ ) et éventuellement l'origine de la zone non ambiguë  $d_1$ , pour que les échos reçus ne recouvrent pas les impulsions d'émission. De plus, ce calcul d'optimisation inclut des marges pour tenir compte d'autres effets tels que la variation d'altitude du satellite, les temps de garde, etc... (Akawa et al., 1988 ; Marzoug, 1989).

Ainsi, les échos directs non ambigus, correspondant à une impulsion émise  $n$  sont généralement reçus après l'émission de l'impulsion  $(n+i)$  avec typiquement  $5 < i < 15$  et correspondant à des échos de  $(i+1)^{\text{ème}}$  trace. Les échos ambigus d'ordre  $+N$  ou  $-N$  correspondent respectivement à la réception (simultanée avec les échos directs) des échos repliés de l'impulsion  $(n-N)$  en  $(i+1+N)^{\text{ème}}$  trace ( $N \geq 1$ ) ou de l'impulsion  $(n+N)$  en  $(i+1-N)^{\text{ème}}$  trace ( $1 \leq N < i$ ).

Une telle configuration est illustrée dans le schéma de la Fig. 13, où l'on a représenté la réception des échos non ambigus (d'une impulsion  $n$ ) et la réception simultanée d'échos ambigus d'ordre  $+1$  (impulsion  $n+1$ ) et  $-1$  (impulsion  $n-1$ ).

#### b) Effets de contamination

Nous distinguerons deux types d'échos de surface repliés, via les L.S.. Le type I correspond à une ambiguïté d'ordre  $> 0$ , illustré pour  $N=+1$  (impulsion suivante) dans la

**Fig. 14a.** Le type II correspond à une ambiguïté d'ordre  $<0$ , illustrée pour  $N=-1$  (impulsion précédente) dans la **Fig. 14b**.

Soit  $z_{d1}$  et  $z_{d2}$  les altitudes correspondant aux distances radiales  $d_1$  et  $d_2$  de début et de fin de zone non ambiguë, sur la radiale à incidence  $\theta_0$ . La zone non ambiguë couvre les hauteurs de "pluie directe"  $H_p$  et de "pluie miroir"  $H_m$  si

$$(98) \quad D \geq (H_p + H_m) / \cos\theta_0$$

Les relations géométriques analogues à (14) et (15) permettent d'écrire :

$$(99) \quad d_1 \cos\theta_0 = h - z_{d1} \quad z_{d1} \geq H_p > 0$$

$$(100) \quad d_1 \cos\gamma_{d1} = h$$

$$(101) \quad d_2 \cos\theta_0 = h - z_{d2} \quad z_{d2} < 0, \quad |z_{d2}| \geq H_m$$

$$(102) \quad d_2 \cos\gamma_{d2} = h$$

donnant

$$(103) \quad \cos\gamma_{d1} = h \cos\theta_0 / (h - z_{d1})$$

$$(104) \quad \cos\gamma_{d2} = h \cos\theta_0 / (h - z_{d2})$$

L'écho de surface contaminateur via les L.S., apparaît à la distance radiale  $r'_0$ , associée à l'altitude  $z'$  et à l'angle d'incidence  $\gamma'$  avec :

$$(105) \quad r'_0 \cos\theta_0 = h - z'$$

$$(106) \quad r'_0 \cos\gamma' = h$$

$$(107) \quad \cos\gamma' = h \cos\theta_0 / (h - z')$$

Il apparaîtra par repliement, dans la zone non ambiguë à la distance radiale :

$$(108) \quad r_0 = r'_0 + N D$$

associée à l'altitude de repliement

$$(109) \quad z = z' + N D \cos\theta_0 = h (1 - \cos\theta_0 / \cos\gamma) + N D \cos\theta_0$$

où  $N$  est l'ordre du repliement.

Ainsi, dans les Fig. 14a et 14b, on voit qu'alors que les échos de surface directs (non repliés) correspondent à des angles d'incidence  $\gamma$  tels que  $0 < \gamma < \theta_0$ , les échos de surface repliés correspondent à des angles d'incidences  $\gamma$  vérifiant

$$(110) \quad 0 < \gamma < \gamma_{d1} < \theta_0 \quad (\text{type I, ambiguïté d'ordre } > 0)$$

$$(111) \quad \gamma > \gamma_{d2} > \theta_0 \quad (\text{type II, ambiguïté d'ordre } < 0)$$

où  $\gamma$  peut encore s'exprimer, dans les deux cas, par :

$$(112) \quad \cos\gamma = h \cos\theta_0 / (h - z + N D \cos\theta_0)$$

pour une ambiguïté d'ordre  $N$ .

La contamination par les échos de surface ambigus (repliés) peut alors être évaluée par analogie avec le cas des échos non ambigus. La spécification  $\Delta G_{\min}$  nécessaire (équ. 51) ou le rapport de contamination obtenu (équ. 49) peuvent être calculés, comme auparavant, mais avec les valeurs de  $\gamma$  appropriées pour l'incidence des échos de surface, qui se référeront maintenant à l'altitude de repliement  $z$  donnée par (109) et à l'angle  $\theta_0$  considérés.

Dans le cas des échos repliés de type I (ambiguïté  $> 0$  d'ordre  $+N$ , cf. Fig. 14a pour  $N=1$ ), l'angle  $\gamma$  est toujours plus faible que dans le cas des échos non ambigus. Le calcul de  $\Delta G_{\min}$ , pour  $\theta_0$  et  $z$  (altitude de repliement) donnés, devra être effectué avec la valeur de  $\sigma^\circ$  correspondante, plus forte sauf pour  $\gamma \sim 0$  (incidence proche du nadir). Les conditions d'apparition des ESIO sont encore données par  $z_1 \leq z \leq z_2$  et celles de l'ESPN par  $z > z_2$  mais  $z_1$  est maintenant donné par (109) au lieu de (57) avec  $\cos\gamma = \cos\gamma_1 = (1 + c\tau/4h)^{-1}$ , et  $z_2$  reste par définition (équ. 62) tel que  $z_2 = z_1 + (c\tau/2) \cos\theta_0$ . Les autres termes ( $c$ ,  $\Delta S$ ,  $\Delta A$ ,  $Z_{\min}$ ) de  $\Delta G_{\min}$  ne subissent pas de modification. La spécification optimale sur  $\Delta G_{\min}$ , obtenue pour l'écho de surface non ambigu proche du nadir, couvre donc le cas de l'écho de surface ambigu de type I (ambiguïté d'ordre  $> 0$ ). Lorsque ces échos existent, ils sont



naturellement, pour  $\theta_0$  donné, à des configurations où  $\gamma'$  ( $< \gamma_{d1}$ ) existe, ce qui implique  $\gamma_{d1} \geq 0$ . L'intervalle angulaire de calcul du gain intégré moyen  $G_m(\gamma)$  est maintenant  $(\theta_0 - \gamma', \theta_0 + \gamma')$ , centré sur  $\theta_0$  et de largeur  $2\gamma'$ , généralement plus faible que l'intervalle  $2\gamma$  correspondant au cas des échos non ambigus (à même  $\theta_0$  et même  $z$ ) et diminuant lorsque l'ordre d'ambiguïté croît.

Dans le cas du stéréoradar opérant avec  $\theta_0 = 18^\circ$ , les échos repliés de type I peuvent apparaître à toutes les incidences  $\gamma$  entre 0 et  $\gamma$  (avec  $\gamma \approx 16^\circ$  à  $17.5^\circ$  pour les échos directs). La possible réduction de 5 dB sur  $\Delta G_{\min}$ , évoquée précédemment, ne s'applique donc plus. Il existe cependant un moyen, simple et généralement possible, de se prémunir contre les échos de surface ambigus de type I. Il suffit de respecter la condition  $d_1 < h$  (pour tout  $\theta_0$ ) dans la définition du radar, ce qui a pour effet de supprimer l'existence même de ce type d'échos puisqu'il n'existe alors plus d'intersection possible avec la surface à des distances radiales inférieures à celle de l'origine  $d_1$  de la gamme non ambiguë.

Dans le cas des échos repliés de type II (ambiguïté  $< 0$  d'ordre  $-N$ , cf. Fig. 14b pour  $N=-1$ ), l'angle  $\gamma$  est plus grand que dans le cas des échos non ambigus. La détermination de  $\Delta G_{\min}$ , pour  $\theta_0$  et  $z$  (altitude de repliement) donnés, bénéficiera donc de la diminution de  $\sigma_0$  correspondante et l'on aura toujours à faire au cas des ESIO ( $\cos\gamma > \cos\gamma_1$ ). Les autres termes  $C$ ,  $\Delta A$ ,  $Z_{\min}$  ne subissent pas de modification de principe mais le terme  $\Delta S$  doit être pris à une valeur  $\Delta S_1'$  maximale, croissante avec  $\gamma'$ , que l'on peut approximer (au lieu de 41) par :

$$(113) \quad \Delta S_1' = h \theta_1^2 \cos\gamma' / (4 c \tau \cos^2\theta_0)$$

où  $\gamma > \gamma_{d2} > \theta_0$ .  $\Delta S_1'$  est plus grand que la valeur standard  $\Delta S_1$  prise dans le cas des échos de surface direct, d'un facteur multiplicatif  $\cos\gamma'/\cos\theta_0$ . Ce facteur croît lorsque l'ordre d'ambiguïté augmente négativement sans excéder quelques dB ( $< 0$ ) mais se trouve largement compensé par la diminution de  $\sigma^\circ$ . On peut donc encore considérer que la spécification optimale sur  $\Delta G_{\min}$ , obtenue pour l'écho de surface non ambiguë proche du nadir, couvre également le cas des échos de surface ambigus de type II (ambiguïté d'ordre  $< 0$ ). Cependant, l'intervalle angulaire de calcul du gain intégré moyen dans  $G_m(\gamma)$  porte maintenant sur l'intervalle  $(\gamma' - \theta_0, \gamma' + \theta_0)$  de largeur  $2\theta_0$ , centré sur  $\gamma'$  (Fig. 14 b), qui est d'autant plus grand que  $\theta_0$  est grand (incluant les L.S. d'autant plus éloignés de l'axe) et que l'ordre d'ambiguïté est négativement élevé, pour une altitude de repliement  $z$  considérée.

On remarquera finalement que la condition d'existence de l'écho de surface non ambiguë via les L.S., pour les géométries considérées dans les Figs. 14a et 14b est maintenant

$\gamma_{d1} < \gamma < \gamma_{d2}$  et non plus  $0 < \gamma < \theta_0$ . Ceci est dû à l'inclusion de la zone d'échos de pluie "miroir" (hauteur  $H_m$  en altitudes négatives) dans la zone non ambiguë. Ceci n'enlève aucune généralité aux résultats présentés auparavant pour le calcul de contamination de l'écho de pluie direct aux altitudes positives (sur la hauteur  $H_p$ ) susceptibles d'apparaître pour  $0 < \gamma \leq \theta_0$ , suivant les valeurs de  $\theta_0$  et  $z$  considérées ; pour  $\theta_0 < \gamma < \gamma_{d2}$ , c'est la réception de l'écho de pluie "miroir" qui peut être contaminée.

## II-5 Etude approximative de $\Delta G$ pour un modèle d'antenne réelle

Il nous a semblé utile de caractériser les spécifications  $\Delta G$  que l'on peut attendre dans le cas d'une antenne réelle, à partir de la valeur du gain intégré moyen  $G_m(\gamma)$  intervenant dans sa définition (cf. : équ. 58). Nous nous limitons au cas d'une antenne pour laquelle les maxima des L.S. décroissent en fonction de l'angle polaire  $\theta$ , à raison de  $N$  dB par octave ( $N > 0$ ). La fonction de gain  $G(\theta)$ , suivant la ligne de ces maxima est alors proportionnelle à  $\theta^{-k}$  (avec  $k$  positif) :

$$(114) \quad k = N / (10 \log 2)$$

Si  $G_1$  représente le pic du premier lobe secondaire situé à  $A$ (dB) sous le pic  $G_0$  du lobe principal, on a

$$(115) \quad G_0 / G_1 = a \quad \text{avec} \quad a = 10^{A/10} \quad (A \text{ en dB} > 0)$$

Dans ces conditions, pour  $\theta > \theta_{L1}$ , on a :

$$(116) \quad G^2 = G_1^2 (\theta / \theta_{L1})^{-2k} = (G_0 / a)^2 (\theta / \theta_{L1})^{-2k}$$

où  $\theta_{L1}$  est l'angle polaire correspondant au pic du premier L.S. (généralement de l'ordre de  $2\theta_1$ , si  $\theta_1$  est l'ouverture angulaire du lobe principal à 3 dB).

Nous considérerons un majorant de  $G_m(\gamma)$ , défini initialement par (59) en faisant porter l'intégrale du gain sur la ligne de décroissance des maxima des L.S. On conservera la même notation  $G_m(\gamma)$  pour ce majorant et on se limitera au cas des échos de surface non repliés ( $0 < \gamma < \theta_0$ ), en posant :

$$(117) \quad m = \gamma / \theta_0 \quad \text{avec} \quad 0 < m < 1$$

Le développement du calcul de l'intégrale de  $G_m(\gamma)$  fournit alors :

$$(118) \quad G_0 / G_m = a (\theta_0 / \theta_{L1})^k [2m(2k-1)]^{1/2} [(1-m)^{1-2k} - (1+m)^{1-2k}]^{-1/2}$$

La valeur de  $\Delta G$  correspondante est, rappelons le, donnée par :

$$(119) \quad \Delta G = 10 \log (G_0 / G_m)$$

Nous évaluons  $\Delta G$  ci-dessous, pour trois configurations particulières de l'angle  $\gamma$  (ou du paramètre  $m$ ).

Le premier cas, qui correspond à  $\gamma \sim 0$  (ou  $m \sim 0$ ), est celui des ESPN. Il est caractérisé par un intervalle d'intégration angulaire  $2\gamma$  très faible, centré sur  $\theta_0$ . On obtient :

$$(120) \quad G_0 / G_m \approx a (\theta_0 / \theta_{L1})^k$$

où l'on voit que  $G_m$  représente, à la limite, la valeur du gain  $G(\theta)$  pour  $\theta = \theta_0$  le long de la ligne des maxima des L.S. La spécification correspondante est :

$$(121) \quad \Delta G \text{ (dB)} \approx A + N \log(\theta_0 / \theta_{L1}) / \log 2$$

qui peut ainsi être étudiée en fonction des paramètres du diagramme de rayonnement:  $A$ ,  $N$ ,  $\theta_{L1}$  et  $\theta_0$ . Par exemple, pour  $A=30$  dB et  $N=6$  dB/octave, on aurait  $\Delta G \geq 40$  dB pour  $\theta_0 / \theta_{L1} \geq 3.2$  ou  $\theta_0 / \theta_1 \geq 6.4$ . Avec  $\theta_1 = 0.18^\circ$ , la condition est satisfaite pour  $\theta_0 \geq 1.16^\circ$ .

Le deuxième cas correspond à  $\gamma = \theta_0$ , que nous choisirons en fait à la valeur  $\gamma = \theta_0 - \theta_{L1}$  (ou  $m = 1 - \theta_{L1} / \theta_0$ ). Il est représentatif des ESIO, à basse altitude, avec un intervalle  $2\gamma$  (centré sur  $\theta_0$ ) grand, voisin de  $2\theta_0$ . On obtient

$$(122) \quad G_0 / G_m \approx a [2(2k-1)]^{1/2} (\theta_0 / \theta_{L1})^{1/2}$$

La spécification correspondante est :

$$(123) \quad \Delta G \text{ (dB)} \approx A + 5 \log (\theta_0 / \theta_{L1}) + 5 \log [2N / (5 \log 2) - 2]$$

qui peut être étudiée en fonction de  $A$ ,  $N$ ,  $\theta_{L1}$  et  $\theta_0$ , dans le cas des ESIO avec  $\gamma$  voisin de  $\theta_0$ . Par exemple, pour  $A=30$  dB et  $N=6$  dB/octave, on aurait  $\Delta G \geq 40$  dB pour  $\theta_0 / \theta_{L1} \geq$

16.6 ou  $\theta_0/\theta_1 \geq 33.2$ . Avec  $\theta_1 = 0.18^\circ$ , la condition est satisfaite pour  $\theta_0 \geq 6^\circ$ .

Enfin, le troisième cas est celui des ESIO avec  $0 < \gamma < \theta_0$ . Il est représentatif des ESIO, à haute altitude, avec un intervalle  $2\gamma$  (centré sur  $\theta_0$ ) de valeur intermédiaire entre 0 et  $\theta_0$ . En choisissant  $\gamma = \theta_0/2$  (ou  $m=1/2$ ), on obtient :

$$(124) \quad G_0/G_m \approx a (\theta_0 / \theta_{L1})^k [2(2k-1)]^{1/2} 2^{-k} \cdot [3^{2k-1} / (3^{2k-1} - 1)]^{1/2}$$

La spécification correspondante est

$$(125) \quad \Delta G \text{ (dB)} \approx A + N \log(\theta_0/\theta_{L1})/\log 2 + 5 \log[\{2N/(5\log 2) - 1\} / \{3^{N/(5\log 2) - 1} - 1\}] \\ + N [(1 - \log 2) / \log 2] - 5$$

qui peut être étudiée en fonction de A, N,  $\theta_{L1}$  et  $\theta_0$ , dans le cas des ESIO avec  $0 < \gamma < \theta_0$ . Par exemple, pour  $A = 30$  dB et  $N = 6$  dB/octave, on aurait  $\Delta G \geq 40$  dB pour  $\theta_0/\theta_{L1} \geq 7.5$  ou  $\theta_0/\theta_1 \geq 15$ . Avec  $\theta_1 = 0.18^\circ$ , la condition est satisfaite pour  $\theta_0 \geq 2.7^\circ$ .

Les valeurs de  $\Delta G$  obtenues sont des approximations, mais permettent au moins de fixer l'ordre de grandeur que l'on peut envisager d'atteindre dans les conditions étudiées, pour un diagramme d'antenne réelle idéalisé.

### III - CONCLUSIONS

On présente tout d'abord un survol de l'étude rappelant les résultats essentiels puis une synthèse des éléments obtenus pour les deux configurations de radar spatial considérées.

#### III-1 Revue de l'étude

La formulation analytique des effets de contamination possibles du signal pluie par l'écho de surface, via les L.S. de l'antenne, pour un radar spatial à impulsion (Figs. 1 et 2), nous a conduit à définir un rapport de contamination  $\rho$  avec  $\rho \geq 0$  dB correspondant à une contamination inférieure ou égale à 50% dans la puissance totale de l'écho (pluie + surface) reçu. Ceci a permis de définir une spécification  $\Delta G_{\min}$  portant sur le rapport entre le gain maximum (pic du lobe principal) et un gain moyen (dans le domaine des L.S.) intégré sur un intervalle  $2\gamma$  d'angle polaire (Fig. 3 et Table 1), avec  $\Delta G_{\min}$  associé à  $\rho = 0$  dB. Toute configuration du signal pluie, définie par l'incidence  $\theta_0$  du lobe principal et l'altitude  $z$  de l'écho de pluie, détermine l'incidence  $\gamma(\theta_0, z)$  de l'écho de surface contaminateur (Figs. 4 et 5) lorsque ce dernier existe proche du nadir ( $\gamma < \gamma_1$ , cas ESPN) ou à incidence oblique ( $\gamma_1 \leq \gamma < \theta_0$ , cas ESIO) et correspond à une valeur spécifique de  $\Delta G_{\min}$ .

En utilisant les expressions analytiques obtenues, des valeurs caractéristiques de  $\Delta G_{\min}$  ont été calculées avec des paramètres de définition appropriés du radar spatial (fréquence  $f$ , ouverture à 3 dB du lobe principal  $\theta_1$ ), un modèle de coefficient de rétrodiffusion  $\sigma^0(\gamma, f)$  typique de la surface de l'océan, et un modèle des paramètres (Fig. 6 et Table 2) et de la structure spatiale de la pluie.

Dans la mesure où  $\Delta G_{\min}$  dépend des valeurs relatives des atténuations totales de l'écho de pluie ( $A_R$ ) et de l'écho de surface ( $A_S$ ), les résultats ont été tout d'abord formulés dans un cas standard associé à une couche de pluie uniforme (taux  $R$ ) de hauteur  $H_p$  et d'extension horizontale infinie. Ceci a conduit à définir un seuil de réflectivité  $Z_{\min}$  (ou de taux précipitant  $R_{\min}$ ) au dessus duquel la spécification est satisfaite (Figs. 8 et 9) avec  $\rho \geq 0$  dB, pour chaque configuration ( $\theta_0, z$ ). Une spécification optimale (avec les valeurs associées de  $Z_{\min}$  et  $R_{\min}$ ) a également été établie comme minimisant la contamination pour tous les ensembles ( $\theta_0, z$ ) avec  $0 < \theta_0 < 20^\circ$  et  $z \leq 5$  km (Fig. 10 et Table 3); cette spécification correspond à la protection contre l'écho de surface le plus puissant possible proche du nadir (cas ESPN).

La façon dont  $\Delta G_{\min}$  et sa valeur optimale peuvent varier lorsqu'on modifie les paramètres de définition du radar ou lorsqu'on révisé certaines hypothèses du calcul a été examinée. L'effet le plus important vient de la contamination possible par des échos de surface en air clair (écho de surface non atténué par la pluie). Ceci conduit à remplacer le seuil  $Z_{\min}$  sur la réflectivité vraie par un seuil  $Z_{\min}^{(a)}$  sur la réflectivité apparente (Fig. 11) et implique que  $Z$  soit dans un intervalle de réflectivité  $[Z_{\min} - Z_{\max}]$  pour minimiser les effets de contamination. L'intervalle non contaminé  $[R_{\min} - R_{\max}]$  correspondant pour le taux précipitant, associé à la spécification  $\Delta G_{\min}$ , dépend de la structure spatiale de la pluie. Des résultats ont été présentés avec l'écho de surface en air clair et l'échoppe pluie au fond d'une couche de pluie uniforme de hauteur  $H_p = 5$  km (Fig. 12 et Table 4).

Tous les résultats mentionnés pour  $\Delta G_{\min}$  s'appliquent au cas des échos de pluie directs (non ambigus). Ils sont également applicables (Figs. 13 et 14) au cas des échos de pluie repliés (ambigus) à l'exception des échos repliés avec ambiguïté d'ordre positif dans le cas de la configuration stéréoradar pour laquelle peut apparaître un sous dimensionnement de  $\Delta G_{\min}$ . Cependant, l'occurrence de ce type d'échos repliés depuis une distance radiale inférieure à celle de l'origine  $d_1$  de la zone de distance non ambiguë, peut être supprimée en respectant la condition  $d_1 < h$  (altitude du satellite) dans la définition du radar.

La Table 5 présente une synthèse des valeurs de spécifications optimales requises dans le cas standard (pluie uniforme d'extension horizontale infinie). Les résultats correspondants pour le seuil  $R_{\min}$  au dessus duquel les effets de contamination deviennent négligeables ( $\rho \geq 0$  dB) sont indiquées pour deux configurations : i) dans la partie supérieure, pour la configuration "tous  $\theta_0$ " ( $0 < \theta_0 < 20^\circ$ ) et  $z \leq 5$  km associable à un radar spatial avec balayage transverse dans le plan perpendiculaire à la trace subsatellitaire, ii) dans la partie inférieure, pour la configuration  $\theta_0 = 18^\circ$  et  $z \leq 5$  km associable à un stéréoradar. Les résultats relatifs à la fréquence 24 GHz ont été ajoutés à ceux obtenus dans l'étude à 14 et à 35 GHz.

Trois effets, dont les causes physiques ont été analysées dans le texte, émergent de l'analyse des résultats de la Table 5 : i) la décroissance de  $\Delta G_{\min}$  lorsque le seuil  $R_{\min}$  croit, ii) la décroissance de  $\Delta G_{\min}$  avec la fréquence, iii) l'abaissement de  $\Delta G_{\min}$  dans le cas du stéréoradar par rapport au cas "tous  $\theta_0$ ". On doit ajouter qu'une légère diminution de  $\Delta G_{\min}$  peut également être obtenue dans, tous les cas, en augmentant l'ouverture à 3 dB du lobe principal mais au détriment des autres performances du radar. Par ailleurs,  $\Delta G_{\min}$  est indépendant de la durée d'impulsion. On observe que, pour  $R_{\min}$  fixé, même dans le cas standard idéalisé, la spécification  $\Delta G_{\min}$  apparait difficile à respecter pour le cas "tous  $\theta_0$ " et à basse fréquence, si l'on considère que  $\Delta G_{\min} \approx 35$  dB constitue une valeur technologique

probablement assez difficile à dépasser. La configuration "stéréoradar" est plus favorable de ce point de vue, d'autant plus que la spécification portant sur un large intervalle d'intégration angulaire  $2\gamma$  (dans le domaine des L.S.) est probablement plus facile à atteindre. Il est cependant évident que la sélection fréquence et configuration de balayage pour le radar résulte également des autres exigences dans les performances (gamme de détection, résolution transverse, algorithmes applicables pour la reconstitution du taux précipitant, etc...).

Une évaluation approximative des spécifications que l'on peut espérer atteindre dans le cas d'une antenne réelle, avec décroissance continue des pics de gain des L.S., a été effectuée (§ II-5).

Dans le cas *non standard* (structure de pluie non uniforme) qui conduit à définir (*dans la situation la plus défavorable avec l'écho de surface en air clair*) un intervalle non contaminé  $[Z_{\min} - Z_{\max}]$  correspondant à une spécification  $\Delta G_{\min}$  avec un seuil  $Z_{\min}^{(a)}$  sur la réflectivité apparente, il n'est pas possible d'associer un intervalle non contaminé unique  $[R_{\min} - R_{\max}]$  sur le taux précipitant, puisque  $Z_{\min}^{(a)}$  dépend de la structure de la pluie. Cependant, il est souhaitable que l'intervalle  $[R_{\min} - R_{\max}]$  soit le plus voisin possible de la gamme de détection du radar. Cette gamme de détection est usuellement définie avec une structure de pluie conventionnelle, correspondant par exemple à l'écho de pluie au fond d'une couche uniforme de hauteur 5 km, au retour d'une impulsion avec un rapport signal sur bruit de 0 dB. Avec cette définition et pour les valeurs utilisées pour les paramètres de définition du radar, on obtient des gammes non contaminées ( $\rho \geq 0$  dB) valant [0.6 - 48 mm/h] à 14 GHz, [0.1 - 25 mm/h] à 24 GHz et [0.04 - 12 mm/h] à 35 GHz qui recouvrent assez bien les gammes de détection typiques prévisibles du radar, à condition d'adopter des valeurs de spécification maximale  $\Delta G_{\min} \approx 43$  dB à 14 GHz, 41 dB à 24 GHz et 38 dB à 25 GHz, pour la configuration "tous  $\theta_0$ ". Ces valeurs sont diminuées de 5 dB pour la configuration "stéréoradar", mettant à nouveau en évidence l'avantage de cette dernière technique dans la réduction des effets de contamination. Ainsi,  $\Delta G_{\min} \approx 38$  dB à 14 GHz,  $\approx 36$  dB à 24 GHz et  $\approx 33$  dB à 35 GHz constituent des valeurs de spécifications maximales adéquates pour le stéréoradar. Dans la **Table 5**, Ces valeurs maximales de  $\Delta G_{\min}$ , associées à la protection contre l'écho de surface contamineur en air clair, sont soulignées dans chaque cas.

### III-2 Synthèse pour deux configurations typiques de radar spatial

Les éléments de synthèse présentés s'appliquent au cas des échos de surface directs (non ambigus) ou repliés de type II (ambigus d'ordre négatif). On admet que les échos repliés de

type I (ambigus d'ordre positif) peuvent être éliminés par le choix adéquat de l'origine de zone de distance non ambiguë (cf : § II-4-3-b).

### *III-2-1) Radar "simple faisceau" à balayage transverse*

Dans le cas d'un radar monofaisceau à balayage transverse, tel que ceux prévus dans les missions TRMM et BEST (option nominale) par exemple, l'étude présentée est directement applicable en considérant que l'incidence  $\theta_0$  du lobe principal dans le plan perpendiculaire à la trace varie entre 0 et  $\theta_{\max}$  pour un secteur de balayage  $(-\theta_{\max}, +\theta_{\max})$  qui définit la fauchée de l'instrument. Il n'y a donc pas lieu de revenir sur les résultats acquis dans cette étude avec les spécifications du radar de BEST (cf. §II-2-1).

A 13.75 GHz (option nominale), une spécification optimale de  $\Delta G_{\min} \approx 43$  dB, dans le cas standard (pluie uniforme, d'extension horizontale infinie), apparaît nécessaire pour être protégé de forts effets de contamination au-dessus de  $R \approx 0.5$  mm/h. Dans le cas le plus défavorable, avec l'écho de sol en air clair et proche du nadir (ESPN), une telle spécification assure également une contamination négligeable ou faible dans la gamme de détection prévue pour le radar, au fond d'une couche de pluie de hauteur  $H_p = 5$  km. Il est possible de retenir une valeur plus faible, typiquement  $\Delta G_{\min} \approx 41$  dB à 24 GHz ou 38 dB à 35 GHz (option 1 du radar de BEST), avec une transposition appropriée des performances (cf : Table 5).

Pour des angles de balayage  $\theta_0 < 6^\circ$  (fauchée nominale de 100 km de large), les effets de contamination possibles restent confinés à des altitudes  $z \leq 2.5$  km (cf : Fig. 4). Avec un angle d'incidence atteignant  $17^\circ$  (fauchée optionnelle de 300 km de large), ils pourraient apparaître potentiellement partout entre 0 et environ 20 km d'altitude.

La spécification demandée est d'autant plus difficile à respecter que le gain moyen requis sur les L.S. concerne un intervalle angulaire  $2\gamma$  faible (visées proches du nadir) et pour les altitudes des plus proches du sol. Lorsque  $\theta_0$  croît, les effets les plus importants seront concentrés à des altitudes croissantes, voisines de celles correspondant à l'ESPN (cf : Fig. 4), atteignant  $z=5$  km pour  $\theta_0 \sim 8^\circ$ .

### *III-2-2) Radar à double faisceau ou "stéréoradar"*

Dans le cas du stéréoradar (option 2 du radar de BEST), le radar opère avec un faisceau pointé vers l'avant de la plateforme et l'autre pointé vers l'arrière, à une incidence de l'ordre de  $18^\circ$  par rapport au nadir pour chacun d'eux. On peut également envisager un balayage



transverse (augmentant l'incidence des faisceaux), mais nous nous limiterons au cas où les deux faisceaux sont dans le plan vertical contenant l'axe satellite-nadir, sans perte de généralité des conclusions.

Par rapport au cas précédent, le principal changement est que l'incidence des échos de surface est alors limité à une valeur minimale  $\gamma_{\min}$  allant de  $16^\circ$  à  $17.8^\circ$  suivant l'altitude  $z$  variant entre 5 à 0.5 km. Dans l'évaluation de  $\Delta G_{\min}$  optimal (se référant auparavant à la valeur de  $\sigma^\circ$  au nadir), on bénéficie donc de la réduction de  $\sigma^\circ$  avec l'incidence entraînant un allègement de la spécification d'environ 5 dB.

A 13.75 GHz, on peut envisager de retenir  $\Delta G_{\min} \approx 38$  dB (au lieu de 43 dB) pour être protégé des effets de contamination au-dessus de  $R \approx 0.5$  mm/h, dans le cas d'une couche de pluie uniforme d'extension horizontale infinie. Les résultats de la Table 3 ou de la Figure 10 sont alors applicables avec une réduction de 5 dB sur  $\Delta G_{\min}$ . Par ailleurs, la gamme d'altitude contaminée s'étend alors de 0 à 30 km environ (cf : Fig. 4). Cependant, elle ne concerne pas l'ESPN, mais uniquement les ESIO jusqu'à 5 km d'altitude (et même plus haut), valeur retenue pour la hauteur de couche de pluie. Il n'y a donc pas lieu de craindre non plus une contamination par l'écho de surface en air clair au nadir mais uniquement pour des incidences de l'ordre de  $16^\circ$  à  $18^\circ$ , ce qui conduit à utiliser les résultats de la Fig. 12 ou de la Table 4, mais avec une diminution de 5 dB sur  $\Delta G_{\min}$ . Une valeur  $\Delta G_{\min} \approx 38$  dB garantit donc également une contamination négligeable ou faible par l'écho de surface en air clair dans la gamme de détection du radar au fond d'une couche de pluie de hauteur  $H_p = 5$  km..

Les mêmes considérations conduisent à retenir  $\Delta G_{\min} \approx 36$  dB (au lieu de 41 dB) à 24 GHz ou  $\approx 33$  dB (au lieu de 38 dB) à 35 GHz.

Les spécifications sont donc moins sévères dans le cas du stéréoradar que dans le cas du radar à balayage transverse perpendiculaire. Elles sont d'autre part associées à des intervalles angulaire  $2\gamma$ , pour le calcul du gain moyen des L.S., toujours importants (cf : Fig. 5 avec  $\gamma \approx 17^\circ$ ) et sont, par conséquent, probablement plus faciles à réaliser.

Il reste à examiner l'impact possible des effets de contamination sur l'analyse stéréoradar. La technique opérant avec une incidence élevée ( $\theta_0 = 18^\circ$ ) impliquant  $\gamma \geq 16^\circ$ , les cas où l'écho de surface a lieu en air clair n'ont probablement rien d'exceptionnel si l'on considère que le diamètre de la couronne des échos de surface est alors d'au moins 300 km. Les effets de contamination sont attendus pour  $R < R_{\min}$  ou  $R > R_{\max}$ . On peut donc envisager de

possibles contaminations aux taux précipitants faibles ou élevés.

Tout d'abord, pour reconstituer le champ d'atténuation spécifique bidimensionnel dans le plan des deux faisceaux, l'algorithme de traitement des données nécessite l'intégration d'une équation différentielle à partir d'un "contour de bord du système" précipitant ou l'on peut considérer que l'atténuation est négligeable, typiquement 0.1 dB/km (Testud et Amayenc, 1988). Ceci correspond à  $R \approx 3$  mm/h pour 13.75 GHz, à  $R \approx 0.9$  mm/h pour 24 GHz et à  $R \approx 0.4$  mm/h pour 35 GHz. Ces valeurs excédant toutes les valeurs de  $R_{\min}$  associées dans chaque cas aux spécifications optimales extrêmes indiquées auparavant, sont dans l'intervalle non contaminé. Les effets de contamination n'amènent donc pas de distorsion sur la détermination du contour du système à faible taux précipitant.

Par contre, dans les régions de forte précipitation correspondant à des cellules de pluie intense, qui constituent par essence le terrain privilégié d'analyse de l'algorithme stéréoradar, la contamination par l'écho de surface peut être importante dès que  $R > R_{\max}$  dans le cas où l'écho de surface revient depuis une aire située majoritairement en air clair. Il est alors probable que des effets de contamination apparaîtront pour des taux de pluie proches de la borne supérieure de la gamme de détection. L'analyse stéréoradar peut donc être perturbée au coeur des cellules de pluie, et ceci d'autant plus que le taux précipitant excède les valeurs de  $R_{\max}$  et/ou que l'on opère à une fréquence élevée.

On doit finalement noter que tous les résultats présentés doivent être considérés comme relativement schématiques. Ils sont sans doute applicables, sans modifications essentielles aux cas de pluie stratiformes étendues (correspondant généralement à des taux précipitant  $R < 10$  mm/h) même en présence d'un gradient vertical du taux précipitant. Il convient de les nuancer dans le cas de pluies convectives à caractère cellulaire (correspondant généralement à  $R > 10$  mm/h) car on ne peut alors en toute rigueur retenir que la relation entre la valeur du seuil  $Z_{\min}^{(a)}$  de réflectivité apparente et la valeur de la spécification  $\Delta G_{\min}$  associée. La détermination de conditions sur les valeurs de réflectivité  $Z$  (ou de taux précipitant  $R$ ) correspondant à  $Z_{\min}^{(a)}$  dépend en effet de la structure spatiale du modèle de pluie qui détermine les atténuations intégrées sur le trajet, pour l'écho de pluie comme pour l'écho de surface, intervenant dans le calcul de  $\Delta G_{\min}$ . Pour aller plus loin dans la quantification précise des valeurs de taux de contamination, il est envisageable d'appliquer le formalisme développé dans la présente étude à des simulations numériques assez lourdes en utilisant : i) des gabarits de diagramme de gain pour des types d'antenne candidate satisfaisant les autres spécifications générales requises pour l'instrument, afin de déterminer la fonction de gain

$G_m(\gamma)$  dans toutes les configurations nécessaires, ii) un large choix de paramètres de définition du radar, iii) des modèles de structure de pluie fixant, dans chaque cas, la correspondance entre la réflectivité apparente  $Z^{(a)}$  et la réflectivité vraie  $Z$  (ou le taux précipitant  $R$ ) en tout point de l'espace.

## IV - REFERENCES

Atlas D. and Ulbrich C.W., 1974 : The Physical Basis For Attenuation-Rainfall Relationships And The Measurement of Rainfall Parameters By Combined Attenuation and Radar Methods, *J. Rech. Atmos.*, 8, 275-298

Awaka J., Kozu T., Okamoto K., 1988 : A feasibility study of rain radar for the tropical rainfall measuring mission, 2. Determination of basic system parameters, *J. of the Communications Research Laboratory*, 35(145), 111-133.

BEST (Bilan Energétique du système tropical), 1988 : Objectifs scientifiques et définition préliminaire d'une mission spatiale dans le cadre des programmes GEWEX et Géosphère-Biosphère, Document de Synthèse, Eds. CNES, Toulouse, Oct. 1988, 58 pp.

Doviak R.J. and Zrnic D.S., 1984 : Doppler Radar and Weather Observations, Academic Press, New York, 458 pp.

Fellous J.L., Ratier A., Orgeret M., Karouche N., Chalon G., 1989 : BEST - towards a GEWEX dedicated low inclination mission, in Proceedings of XXXXth Congress of International Astronautical Federation (I.A.F.), Malaga (Espagne), 9-13 Oct. 1989, (in press)

Goldhirsh J. and Walsh E.J., 1982 : Rain measurements from space using a modified seasat-type radar altimeter. *IEEE trans. Ant. Prop.*, AP-30 (4). 726-733.

Manabe T. and Ihara T., 1988 : A feasibility study of rain radar for the tropical rainfall measuring mission, 5. Effects of surface clutter on rain measurements from satellite, *J. of the Communications Research Laboratory*, 35(145), 163-181.

Marshall J.S. and Palmer W.M.K., 1948 : The Distribution of Raindrops With Size, *J. Meteor.*, 5, 165-166.

Marzoug M., 1989 : Etude d'un radar spatial pour la mesure des précipitations - Application au projet B.E.S.T., Thèse de l'Université Paris 7, 5 septembre 1989, 275 pp

Masuko H., Okamoto K., Shimada M., Niwa S., 1986 : Measurement of Microwave Backscattering Signature of the Ocean Surface Using X Band and K<sub>a</sub> Band Airborne Scatterometers, *J. Geophys. Res.*, 91 (C11), 13065-13083.

Meneghini R. and Atlas D. 1986 : Simultaneous Ocean Cross Section and Rainfall Measurements from Space with a Nadir-Looking Radar, *J. Atmos. Ocean. Technol.*, 3 (3), 400-413.

Moore R.K., 1975 : Radar sensing of the ocean, *I.E.E.E. J. Oceanic Eng.*, OE (2), 84-113

Moore R.K. and Fung A.K., 1979 : Radar determination of winds at sea, *Proc. IEEE*, 67(11), 1504-1521.

Olsen R.L., Rogers D.V., Hodge D.B., 1978 : The  $aR^b$  Relation in the calculation of Rain Attenuation, *IEEE trans. Antennas Propag.*, AP-26 (2), 318-329.

Simpson J., Adler R.F., North G.R., 1988 : A proposed tropical rainfall measuring mission (TRMM) satellite. *Bull. Am. Meteor. Soc.*, 69, 278-295.

Testud J. and Amayenc P., 1989 : Stereoradar Meteorology: A Promising Technique to Observe Precipitation from a Mobile Platform, *J. Atm. Ocean. Technol.*, 6(1), 89-108.

Ulaby F.T., Moore R.K., Fung A.K., 1981 : *Microwave Remote Sensing: Active and Passive*, Tome I, Addison-Wisley publishing Company.

Ulbrich C.W. and D. Atlas, 1978 : The Rain Parameter Diagram: Methods and Applications, *J. Geophys. Res.*, 83 (C3), 1319-1325.

Ulbrich C.W., 1983 : Natural Variation in the Analytical Form of the Raindrop Size Distribution, *J. Clim. Appl. Meteor.*, 22, 1764-1775.

Valenzuela G.R., 1978 : Theories for the interaction of electromagnetic and oceanic waves - a review. *Boundary-Layer Meteor.*, 13, 61-85.

Wexler R. and Atlas D., 1963 : Radio reflectivity and attenuation of rain, *J. Appl. Meteor.*, 2, 276-280.

$\theta_0$ (°)	z ( km )					
	0.5	1	2	3	4	5
1	-	-	-	-	-	-
2	-	-	-	-	-	-
3	1.56° (1.44-4.56)	-	-	-	-	-
4	3.08 (0.92-7.08)	1.80 (2.20-5.80)	-	-	-	-
5	4.30 (0.70-9.30)	3.46 (1.54-8.46)	0 $\emptyset$ (3.72-6.28)	-	-	-
6	5.43 (0.57-11.43)	4.79 (1.21-10.79)	3.14 (2.86-9.14)	-	-	-
7	6.51 (0.49-13.51)	5.99 (1.01-12.99)	4.78 (2.22-11.78)	3.13 (3.87-10.13)	-	-
8	7.58 (0.42-15.58)	7.14 (0.86-15.14)	6.16 (1.84-14.16)	4.99 (3.01-12.99)	-	-
9	8.63 (0.37-17.63)	8.24 (0.76-17.24)	7.41 (1.59-16.41)	6.48 (2.52-15.48)	5.38 (3.62-14.38)	4.00 (5.00-13.00)
10	9.67 (0.33-19.67)	9.33 (0.67-19.33)	8.60 (1.40-18.60)	7.81 (2.19-17.81)	6.43 (3.57-16.43)	5.92 (4.08-15.92)
15	14.78 * (0.27-29.73)	14.56 (0.44-29.56)	14.12 (0.88-29.12)	13.66 (1.34-28.66)	13.18 (1.82-28.18)	12.69 (2.31-27.69)
20	19.84 * (0.27-39.73)	19.68 (0.32-39.68)	19.36 (0.64-39.36)	19.03 (0.97-39.03)	18.70 (1.30-38.70)	18.36 (1.64-38.36)

**TABLE 1** : Illustration de quelques valeurs (cf : Fig. 5) de l'incidence  $\gamma$  (en degrés) des échos de surface et des bornes correspondantes de l'intervalle angulaire d'intégration ( $\theta_0 - \gamma$ ,  $\theta_0 + \gamma$ ), centré sur  $\theta_0$ , intervenant dans la définition du gain moyen  $G_m(\gamma)$ , pour différentes valeurs de l'incidence  $\theta_0$  du lobe principal et de l'altitude z de l'écho de pluie. Note : (\*) intervalle limité à ( $\theta_0$ ,  $2\theta_0 - \theta_c$ ) avec  $\theta_c = 0.27^\circ$  ; ( $\emptyset$ ) intervalle limité à ( $\theta_0 - \gamma_1$ ,  $\theta_0 + \gamma_1$ ) avec  $\gamma_1 = 1.28^\circ$  associé au cas des ESPN (voir texte).

FREQUENCE (GHz)	$Z = \alpha R^\beta$	$K = a R^b$
13.75	$\alpha = 259$ $\beta = 1.54$	$a = 0.0275$ $b = 1.189$
35	$\alpha = 350$ $\beta = 1.32$ ( $R < 5$ )	$a = 0.266$ $b = 1$
	$\alpha = 350$ $\beta = 1.15$ ( $5 < R < 20$ )	
	$\alpha = 780$ $\beta = 0.95$ ( $R > 20$ )	

TABLE 2 : Relations  $Z$  ( $\text{mm}^6 \text{m}^{-3}$ ) -  $R$  ( $\text{mm h}^{-1}$ ) et  $K$  ( $\text{dB km}^{-1}$ ) -  $R$  ( $\text{mm h}^{-1}$ ) utilisées à 13.75 et 35 GHz.

$\Delta G_{\min}$ (dB)	13.75 GHz		35 GHz	
	$Z_{\min}$ (dBZ)	$R_{\min}$ (dBZ)	$Z_{\min}$ (dBZ)	$R_{\min}$ (dBZ)
28	49	41	25.5	1
30	45	23	21.5	0.5
35	35	5	12	0.1
38	29	2	6	0.03
41	24	1	0	0.01
43	19.5	0.5	-5	0.005
48	9	0.1	-15	0.001

TABLE 3 : Spécifications optimales  $\Delta G_{\min}$  et valeurs correspondantes de  $Z_{\min}$  et  $R_{\min}$ , requises pour obtenir  $\rho \geq 0$  dB dans tous les cas ( $z \leq 5$  km,  $\theta_0 \leq 20^\circ$ ), à 13.75 et 35 GHz. Les résultats correspondent au cas de la Fig. 10 pour une pluie uniforme d'extension horizontale infinie. Dans le cas d'un stéréoradar avec  $\theta_0 = 18^\circ$ , la table doit être lue en diminuant  $\Delta G_{\min}$  d'environ 5 dB.

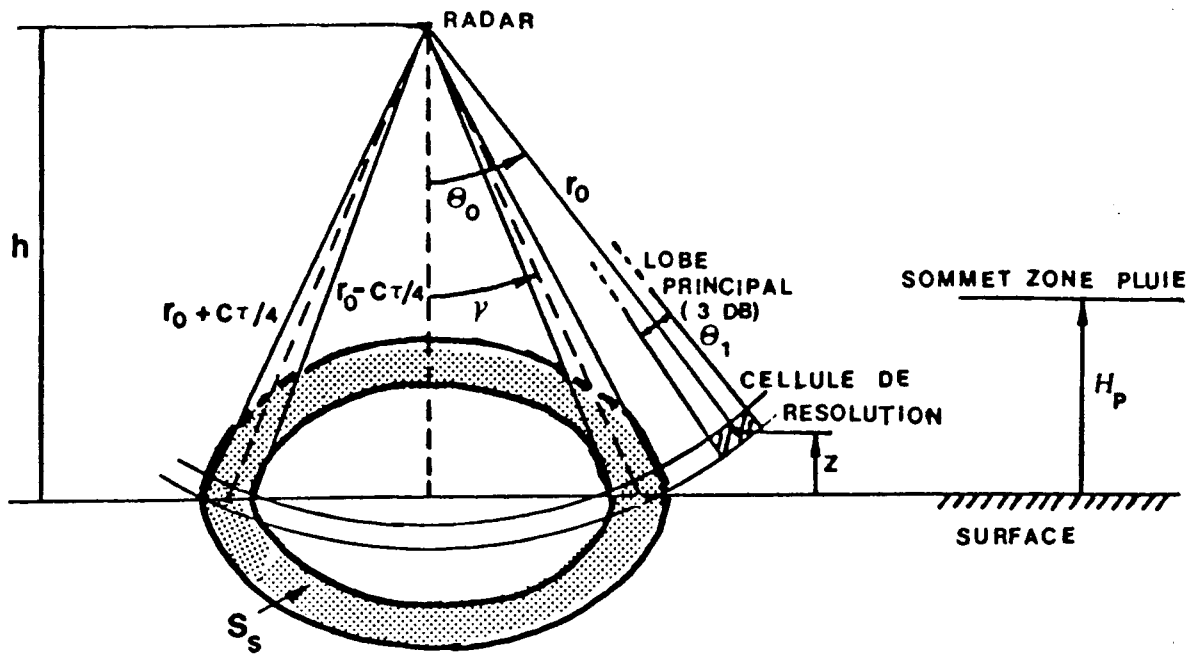
$\Delta G_{\min}$ (dB)	13.75 GHz					35 GHz				
	(a)					(a)				
	$Z_{\min}$ (dBZ)	$Z_{\min}$ (dBZ)	$Z_{\max}$ (dBZ)	$R_{\min}$ (mm/h)	$R_{\max}$ (mm/h)	$Z_{\min}$ (dBZ)	$Z_{\min}$ (dBZ)	$Z_{\max}$ (dBZ)	$R_{\min}$ (mm/h)	$R_{\max}$ (mm/h)
28	50.7	-	-	-	-	26.4	-	-	-	-
30	46.7	-	-	-	-	22.4	25	33.5	0.92	4.1
35	36.7	-	-	-	-	12.4	13	37.5	0.12	9
38	30.7	31	47	2.8	30.5	6.4	6.5	39	0.037	12.1
41	24.7	25	49	1.2	41.2	0.4	0.4	40	0.013	14.8
43	20.7	21	50	0.6	47.8	-3.6	-3.6	40.5	0.0063	16.4
48	10.7	11	52	0.15	64.5	-13.6	-13.6	42.5	0.0011	26.9

**TABLE 4 :** Spécifications optimales  $\Delta G_{\min}$  et valeurs correspondantes de la réflectivité apparente  $Z^{(a)}_{\min}$  et des intervalles  $(Z_{\min} - Z_{\max})$  et  $(R_{\min} - R_{\max})$ , nécessaires pour obtenir  $\rho \geq 0$  dB dans tous les cas ( $z \leq 5$  km,  $\theta_0 \leq 20^\circ$ ), à 13.75 et 35 GHz. L'absence de valeur Z (ou R) traduit l'impossibilité d'une solution pour la valeur requise de  $Z^{(a)}_{\min}$ . Les résultats correspondent au cas de la Fig. 12 avec l'écho de surface en air clair et l'écho de pluie dans une couche uniforme d'extension horizontale infinie et de hauteur  $H_p = 5$  km. Dans le cas d'un stéréoradar avec  $\theta_0 = 18^\circ$ , la table doit être lue en diminuant la valeur de  $\Delta G_{\min}$  d'environ 5 dB.

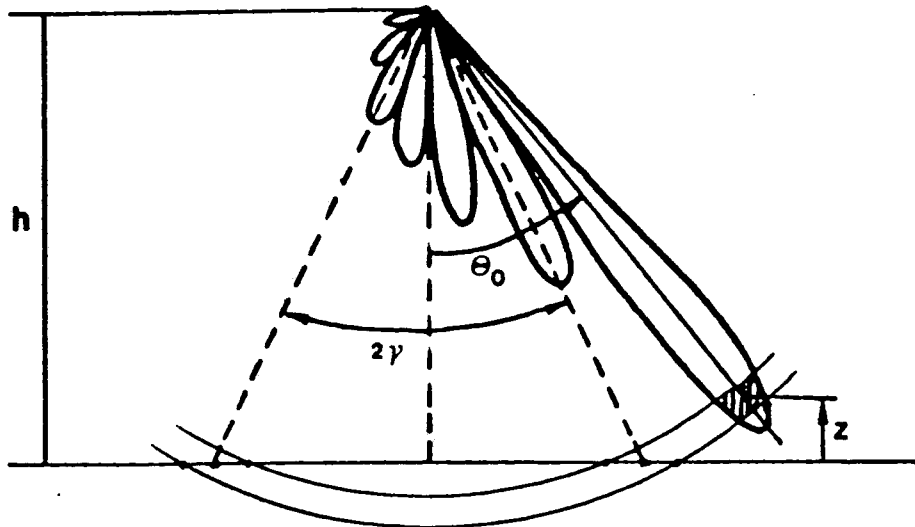


$R_{\min}$ (mm/h)	$\Delta G_{\min}$ (dB)			CONDITIONS incidence lobe principal $\theta_0$ altitude écho de pluie $z$
	13.75 GHz	24 GHz	35 GHz	
0.05	51	44	<u>38</u>	" tous $\theta_0$ " $(0 < \theta_0 \leq 20^\circ)$  et  $z \leq 5$ km
0.1	48	<u>41</u>	35	
0.5	<u>43</u>	36	30	
1	41	34	28	
2	38	31	25	
0.05	46	39	<u>33</u>	" stereoradar " $(\theta_0 = 18^\circ)$  et  $z \leq 5$ km
0.1	43	<u>36</u>	30	
0.5	<u>38</u>	31	25	
1	36	28	22	
2	33	26	20	

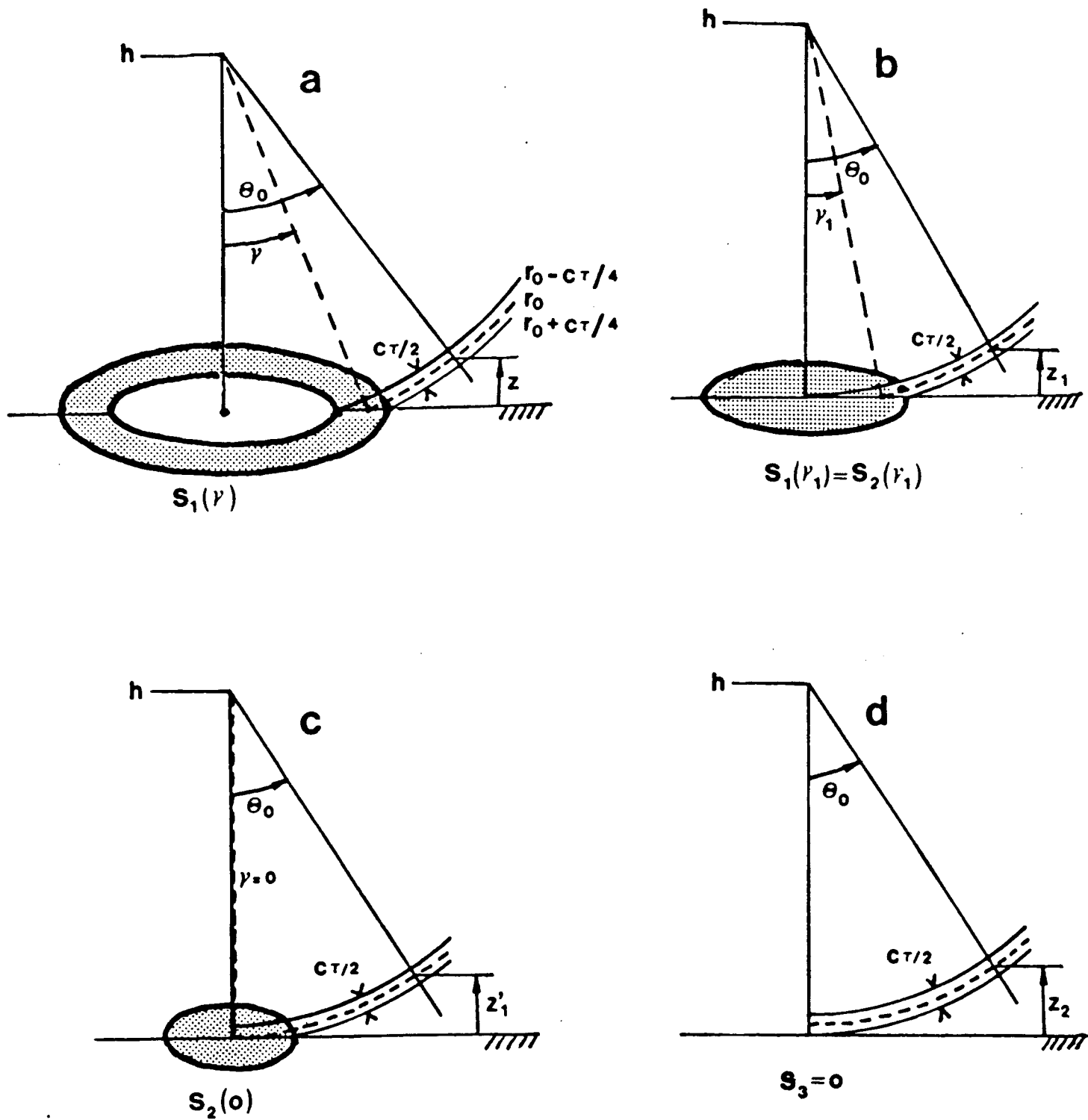
TABLE 5 : Synthèse des valeurs de *specifications optimales*  $\Delta G_{\min}$  (avec l'écho de surface le plus fort) requises pour obtenir un rapport de contamination  $\rho \geq 0$  dB pour  $R \geq R_{\min}$  à 13.75 GHz, 24 GHz et 35 GHz. Les résultats correspondent au *cas standard* d'une *couche de pluie uniforme (taux  $R_{\min}$ ) d'extension horizontale infinie* pour un radar spatial à l'altitude  $h = 500$  km avec une ouverture (à 3 dB) du lobe principal  $\theta_1 = 0.18^\circ$  (résolution transverse 1.6 km). La partie supérieure correspond au cas d'un radar " tous  $\theta_0$  " (balayage perpendiculaire à la trace) et la partie inférieure correspond au cas d'un "stéréoradar" double-faisceau (chacun à l'incidence  $18^\circ$ ) avec l'altitude de l'écho de pluie limitée à 5 km dans les deux cas. *Les valeurs soulignées* indiquent des *specifications maximales* requises dans le *cas le plus défavorable avec l'écho de surface en air clair*.



**FIG. 1a :** Géométrie et notations utilisées pour calculer la contamination apportée par le signal de surface, via les lobes secondaires, sur le signal pluie dans le lobe principal à incidence  $\theta_0$  et à la distance radiale  $r_0$  (altitude  $z$ ) du radar spatial. L'aire hachurée  $S_s$  est celle sur laquelle est rétrodiffusé le signal de surface "contaminateur" avec l'incidence moyenne  $\gamma$  ( $\theta_0, z, h$ ).



**FIG. 1b :** Limites angulaires (angle  $2\gamma$ ) du diagramme de rayonnement de l'antenne, intervenant dans le calcul de l'écho de surface contaminant l'écho de pluie et correspondant au cas de la Fig. 1a.



**FIG 2 :** Illustration des diverses configurations de la surface  $S_s$ , dans le calcul de l'écho de surface ( $S_1$  annulaire,  $S_2$  circulaire,  $S_3 = 0$ ) avec indication des paramètres critiques  $z_1$ ,  $\gamma_1$  et  $z_2$ , pour une incidence  $\theta_0$  donnée du lobe principal.

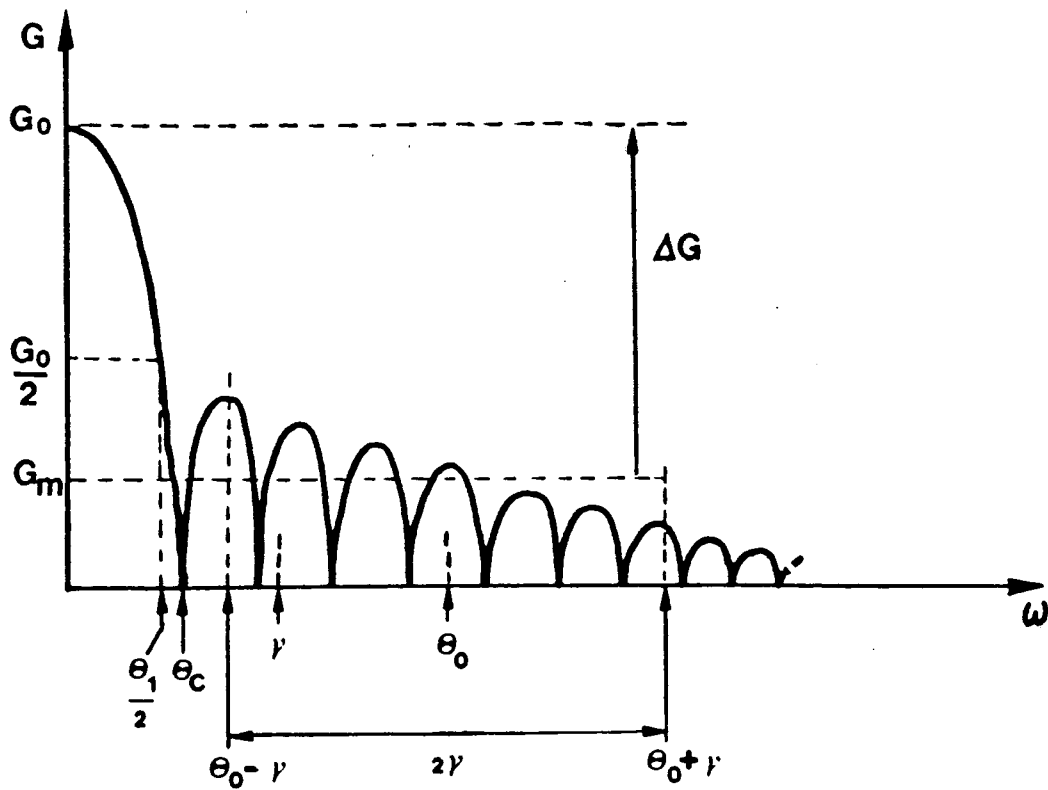
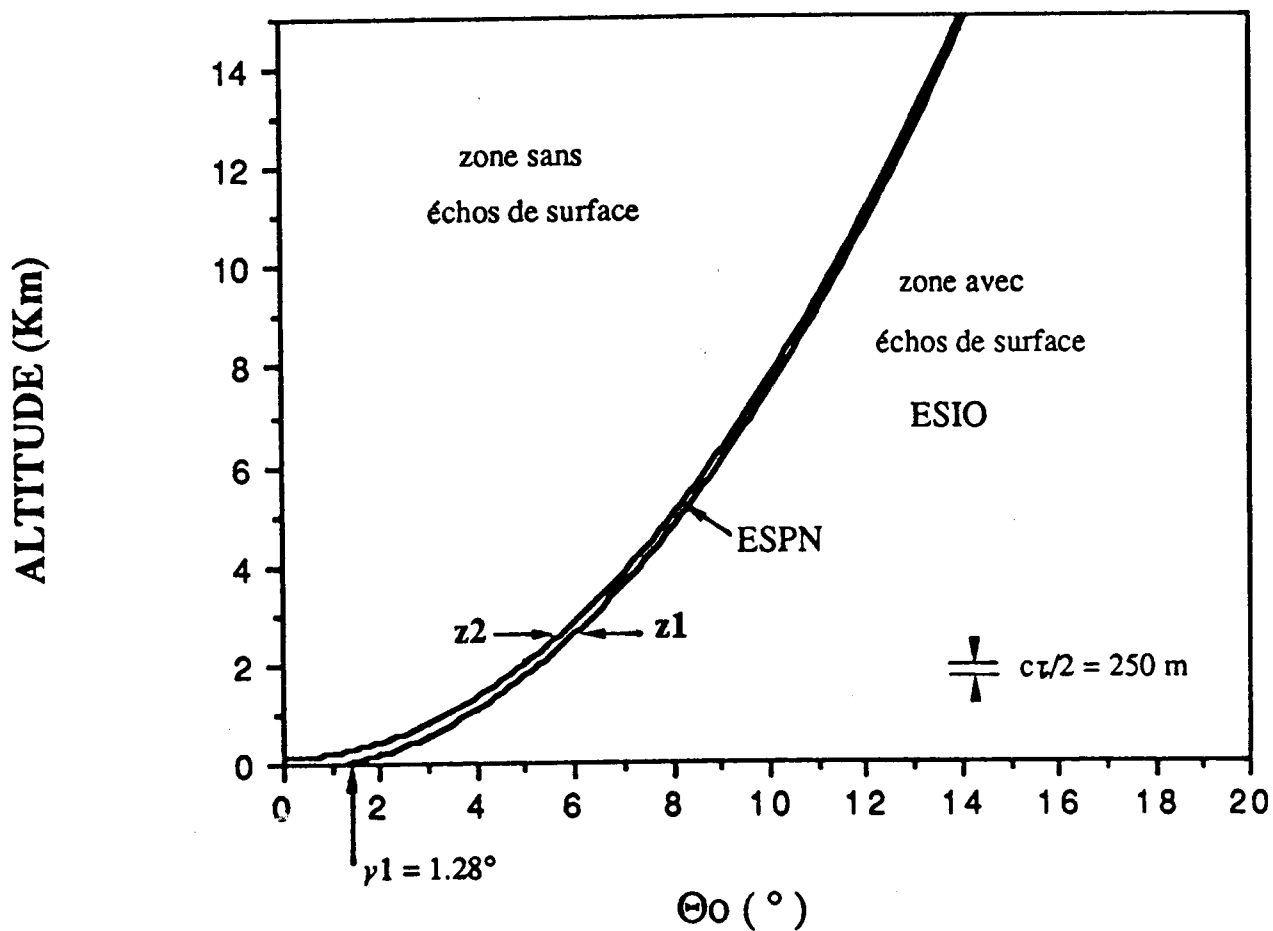


FIG. 3 : Exemple d'intervalle angulaire (largeur  $2\gamma$ , centré sur  $\theta_0$ ) d'intégration de  $G(\omega)$  utilisé pour le calcul du gain moyen  $G_m(\gamma)$  dans un diagramme de rayonnement d'antenne hypothétique (avec décroissance continue du niveau des lobes secondaires)



**FIG. 4 :** Altitudes critiques  $z_1$  et  $z_2$  en fonction de l'angle d'incidence  $\theta_0$  du lobe principal par rapport au nadir, pour  $h = 500 \text{ km}$  et  $c \tau / 2 = 250 \text{ m}$ . Ces courbes délimitent les zones correspondant aux échos de surface à incidence oblique (ESIO,  $z < z_1$ ), aux échos de surface proches du nadir (ESPN,  $z_1 \leq z \leq z_2$ ) ou à l'absence d'échos de surface contaminateurs ( $z > z_2$ )

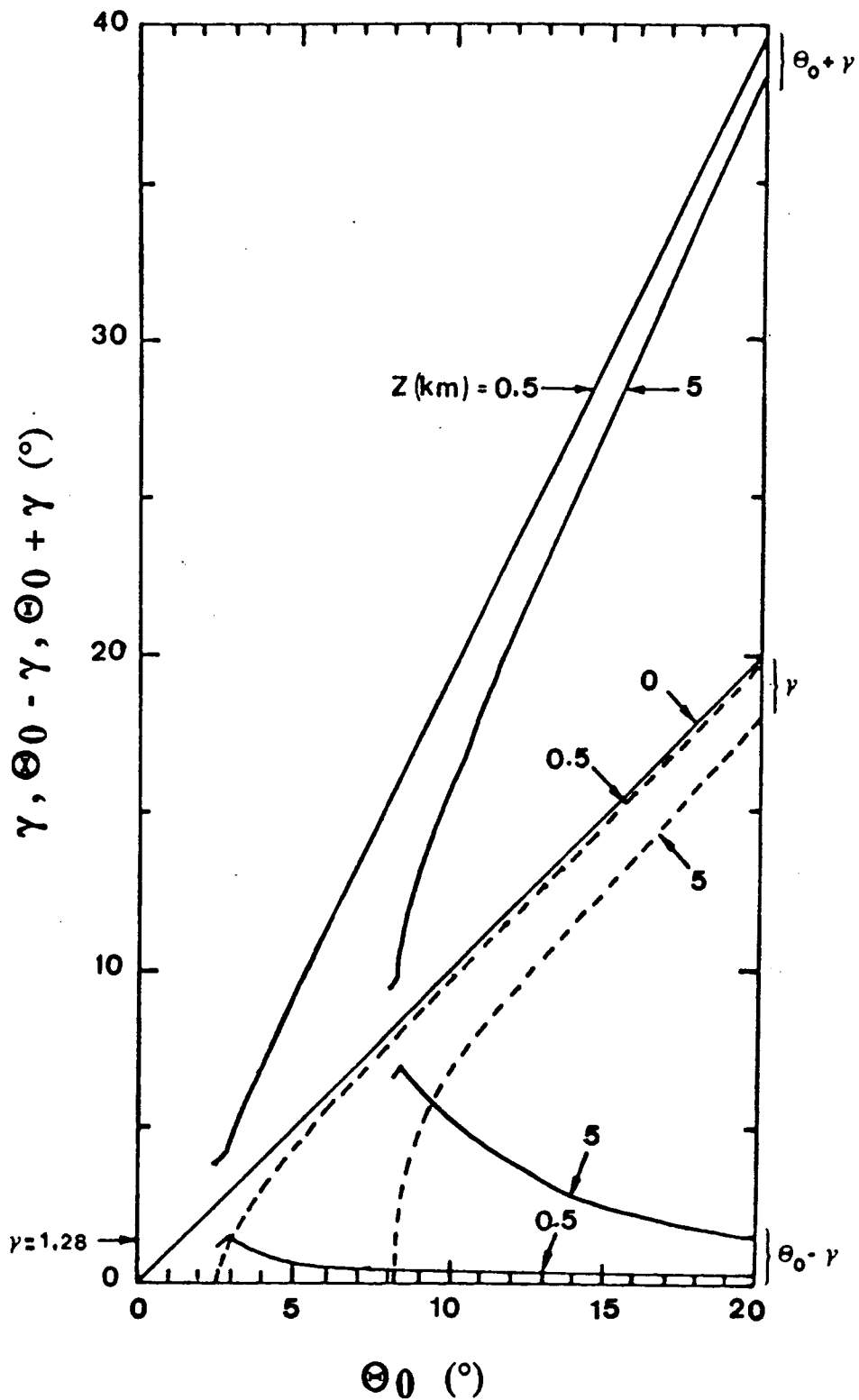


FIG. 5 : Incidence  $\gamma$  (courbes tiretées) de l'écho de surface et intervalle angulaire (courbes pleines) d'intégration  $(\theta_0 - \gamma, \theta_0 + \gamma)$ , centré sur  $\theta_0$ , intervenant dans la définition du gain moyen  $G_m(\gamma)$  pour différentes valeurs de l'incidence  $\theta_0$  du lobe principal et de l'altitude  $z$  (0.5 et 5 km) de l'écho de pluie. La courbe  $\gamma = \theta_0$ , correspondant à  $z = 0$ , est tracée pour référence. Les ESPN (resp. ESIO) correspondent à  $0 < \gamma \leq \gamma_1 = 1.28^\circ$  (resp.  $\gamma > \gamma_1 = 1.28^\circ$ )

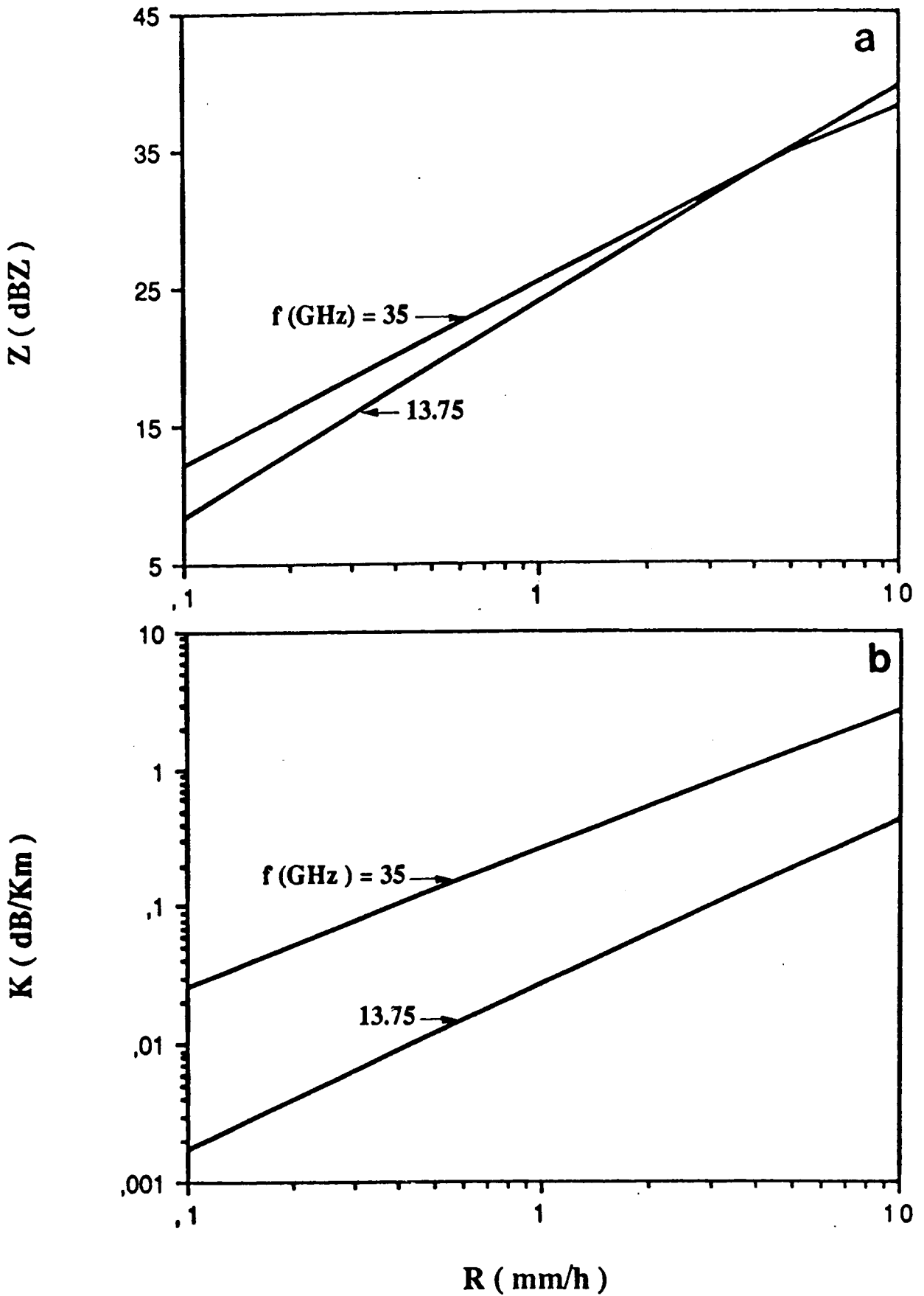
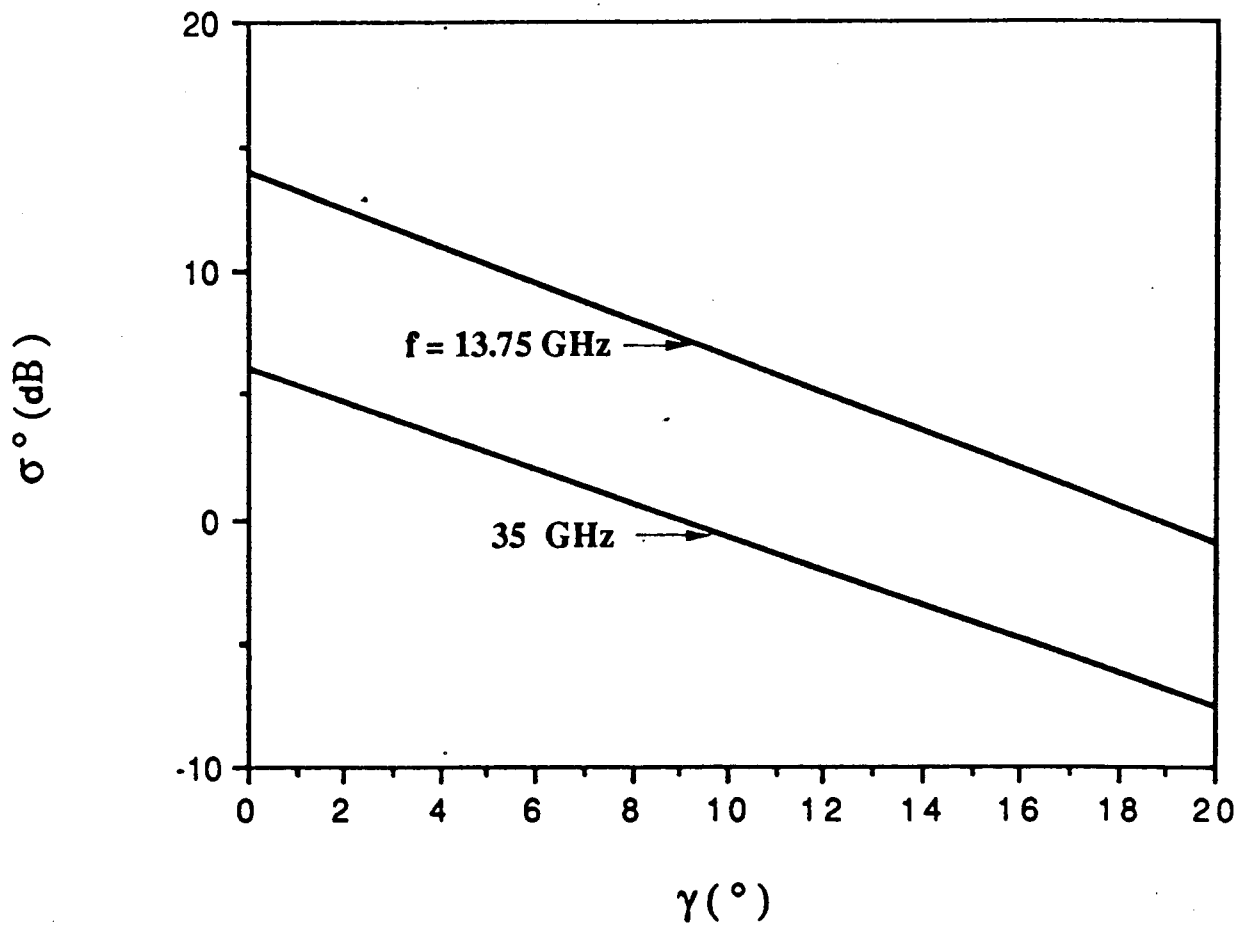


FIG. 6 : Variations du facteur de réflectivité  $Z$  (Fig. 6a) et du coefficient d'atténuation spécifique  $K$  (Fig. 6b) en fonction du taux précipitant  $R$ , à 13.75 et à 35 GHz.



**FIG. 7 :** Variations du coefficient de rétrodiffusion  $\sigma^0$  de la surface de l'océan en fonction de l'angle d'incidence  $\gamma$  des échos par rapport au nadir, à 13.75 et à 35 GHz. Ces lois paramétriques moyennes correspondent à des observations avec un vent de surface de l'ordre de  $10 \text{ m s}^{-1}$ .



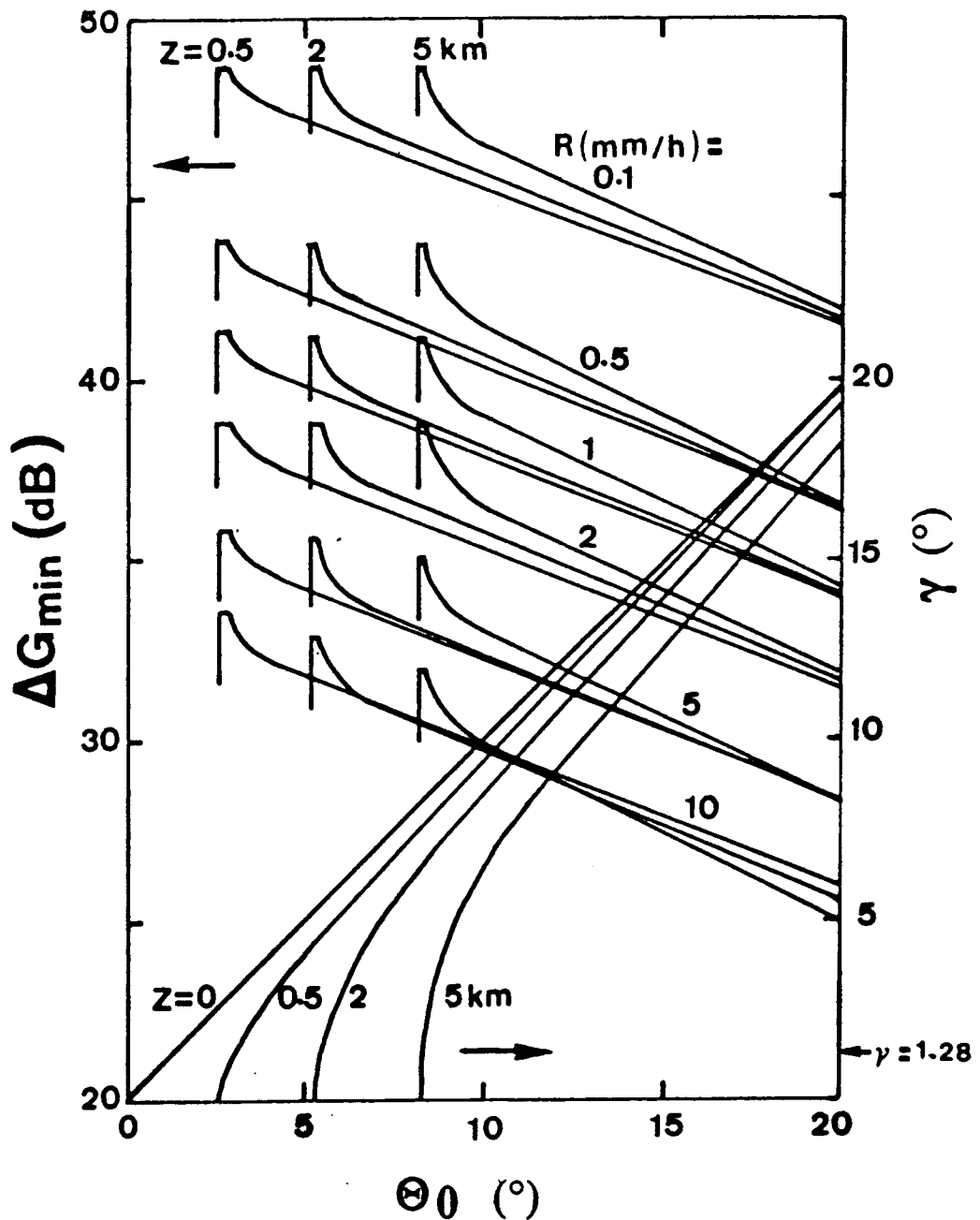


FIG 8 : Spécification  $\Delta G_{\min}$  (échelle de gauche) sur le niveau de gain des L.S. à 13.75 GHz en fonction de l'angle d'incidence  $\theta_0$  du lobe principal, pour différentes valeurs de l'altitude  $z$  de l'écho de pluie et du taux précipitant  $R_{\min}$ , correspondant à un rapport de contamination  $\rho = 0$  dB. Pour  $\theta_0$ ,  $z$  et  $R_{\min}$  donnés, la sélection d'une spécification  $\Delta G^*$  conduit à un rapport de contamination  $\rho(\text{dB}) = 2(\Delta G^* - \Delta G_{\min})$ . La variation de l'angle d'incidence  $\gamma$  (échelle de droite) de l'écho de surface, en fonction de  $\theta_0$  et  $z$  est également indiquée. Pour  $z$  donné, le cas ESPN (resp. ESIO) correspond à  $0 < \gamma < \gamma_1$  (resp.  $\gamma_1 \leq \gamma < \theta_0$ ). Les résultats sont relatifs à une couche de pluie uniforme d'extension horizontale infinie.

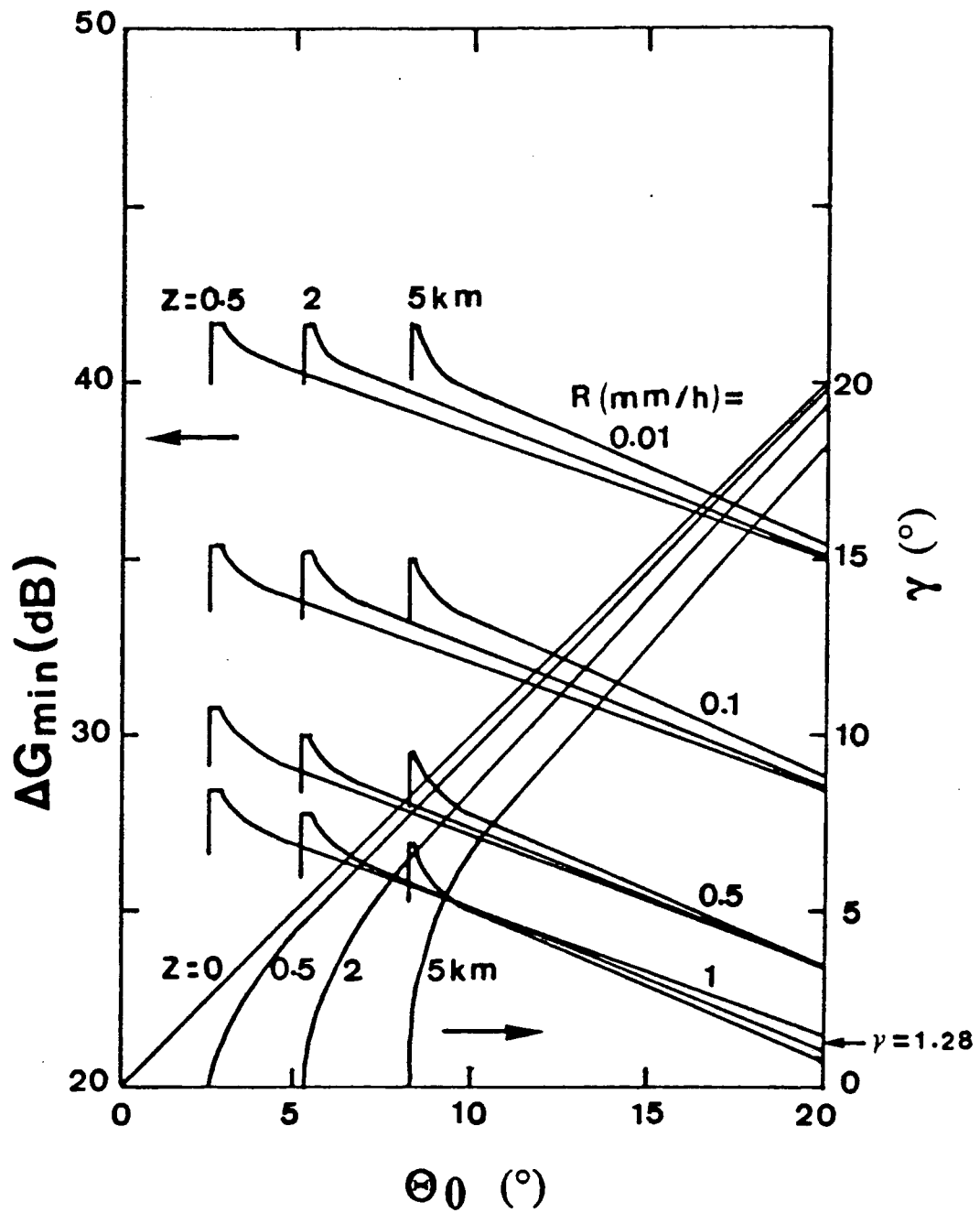
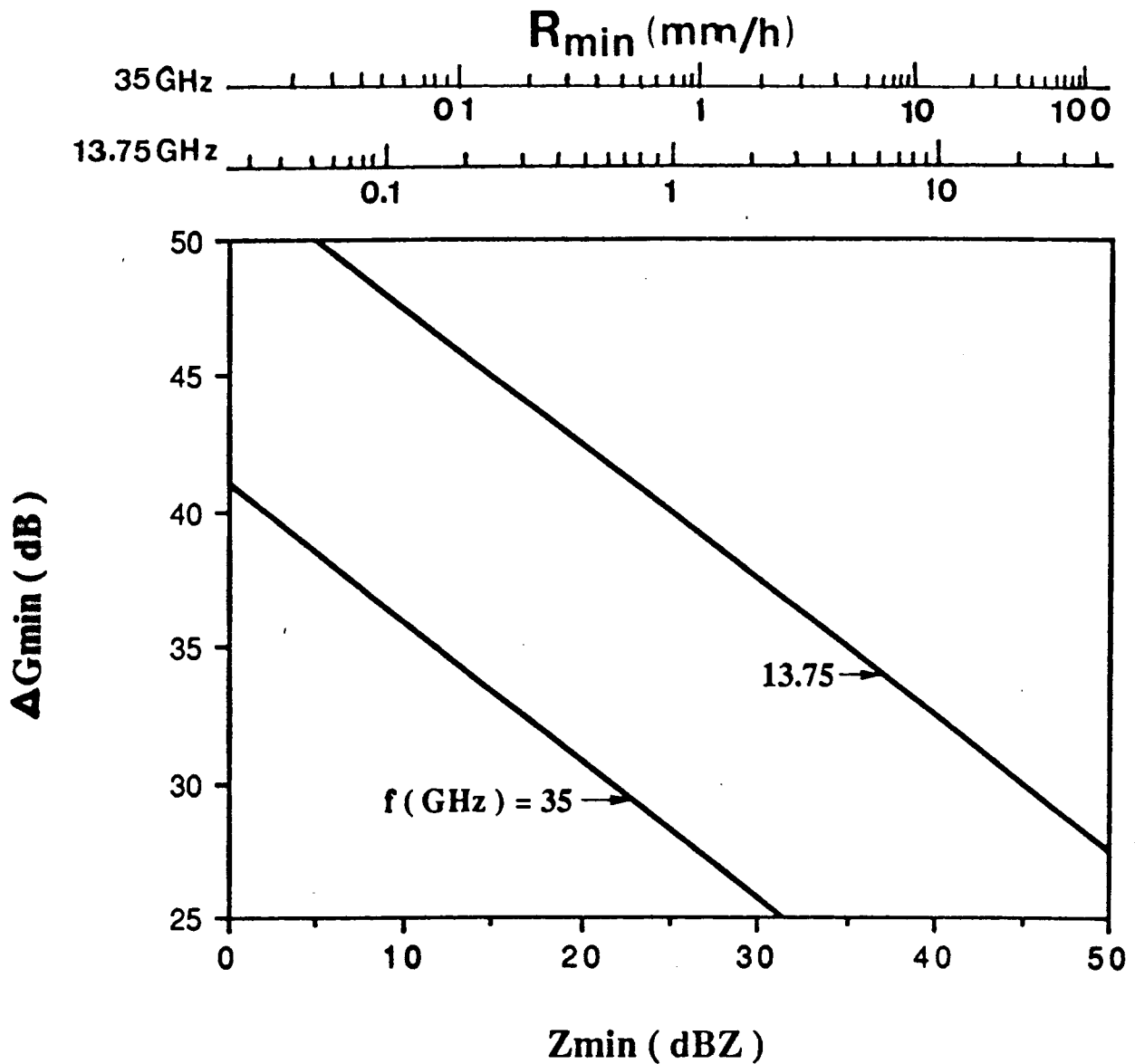
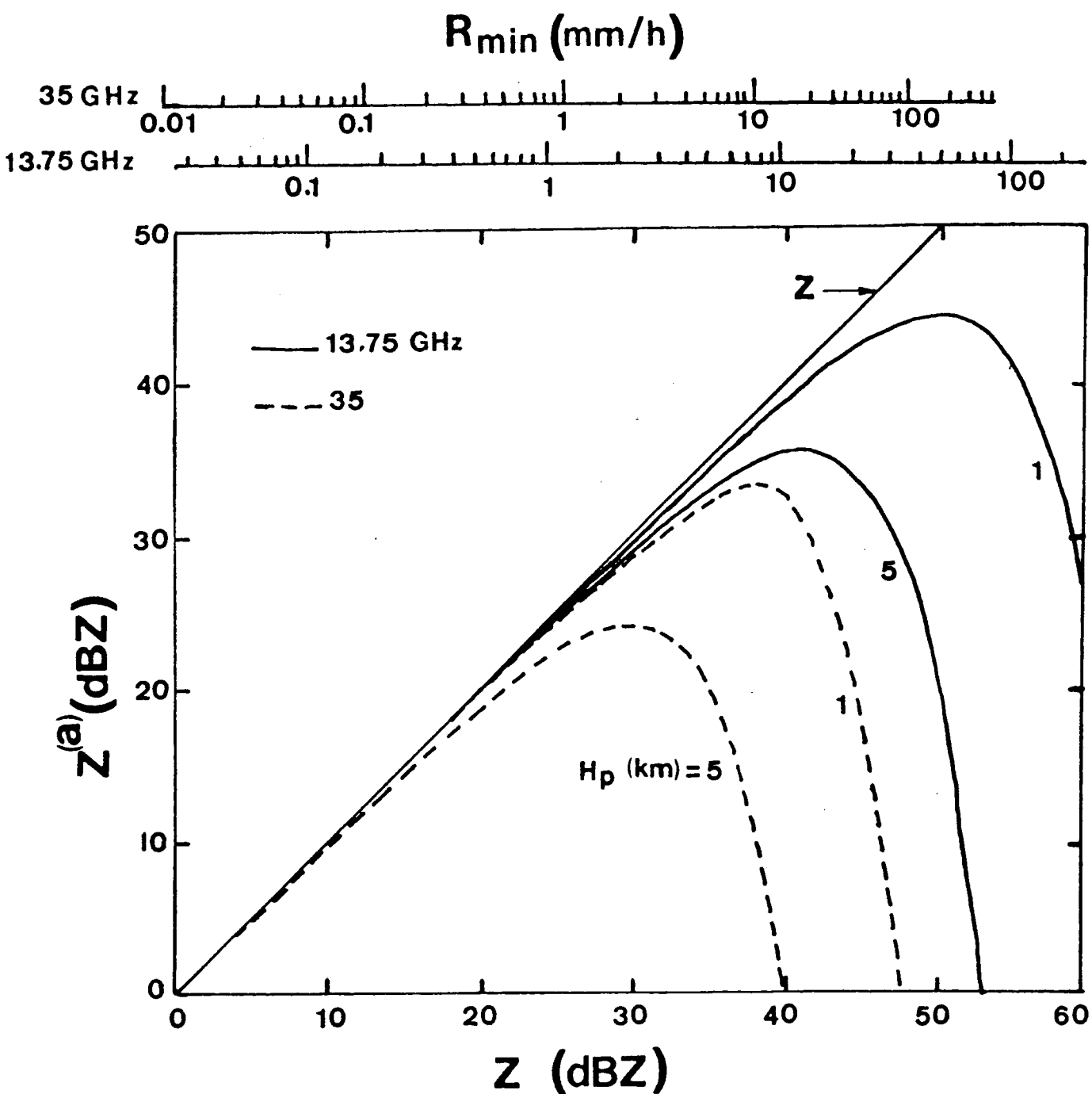


FIG. 9 : Identique à la Fig. 8 mais à 35 GHz.



**FIG. 10 :** Valeurs optimales de  $\Delta G_{\min}$  en fonction de  $Z_{\min}$ , nécessaires pour obtenir un rapport de contamination  $\rho \geq 0$  dB, de l'écho de pluie par l'écho de surface via les L.S. dans tous les cas ( $z \leq 5$  km,  $\theta_0 \leq 20^\circ$ ). Les valeurs correspondantes de  $R_{\min}$ , en dessous desquelles  $\rho \geq 0$  dB, sont indiquées dans l'échelle supérieure à 13.75 et à 35 GHz. Les résultats s'appliquent au cas d'une couche de pluie uniforme d'extension horizontale infinie. Dans le cas d'un stéréoradar avec  $\theta_0 = 18^\circ$ , les courbes doivent être lues en diminuant  $\Delta G_{\min}$  d'environ 5 dB.



**FIG. 11 :** Facteur de réflectivité apparent  $Z^{(a)}$  en fonction du facteur de réflectivité  $Z$  après traversée d'une couche de pluie de hauteur  $H_p = 1$  ou  $5$  km, à  $13.75$  (trait plein) et à  $35$  GHz (trait tireté). La valeur du taux précipitant correspondant à  $Z$ , pour chaque fréquence, est indiquée dans l'échelle supérieure. La courbe  $Z = Z^{(a)}$  est tracée pour référence.

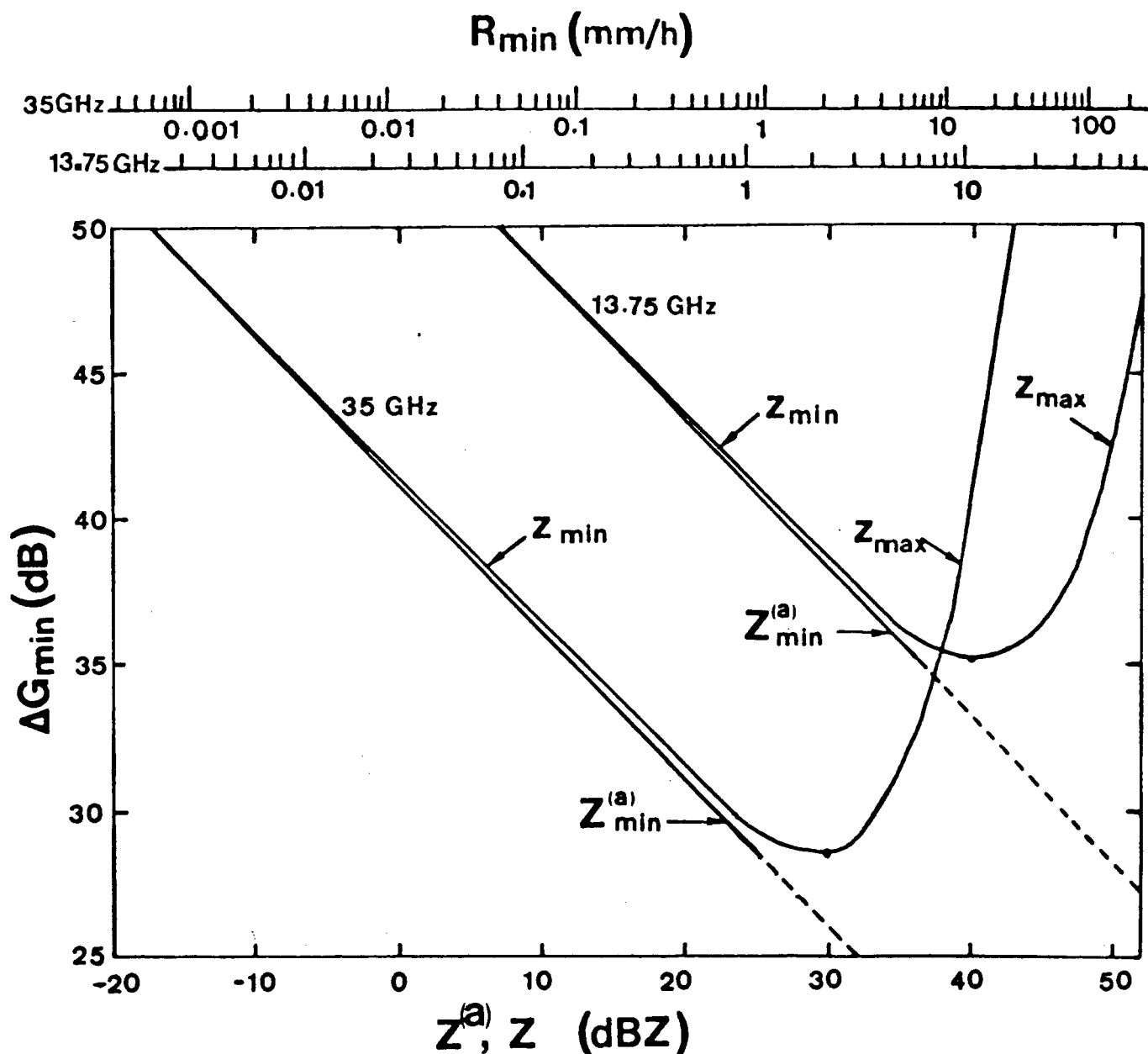
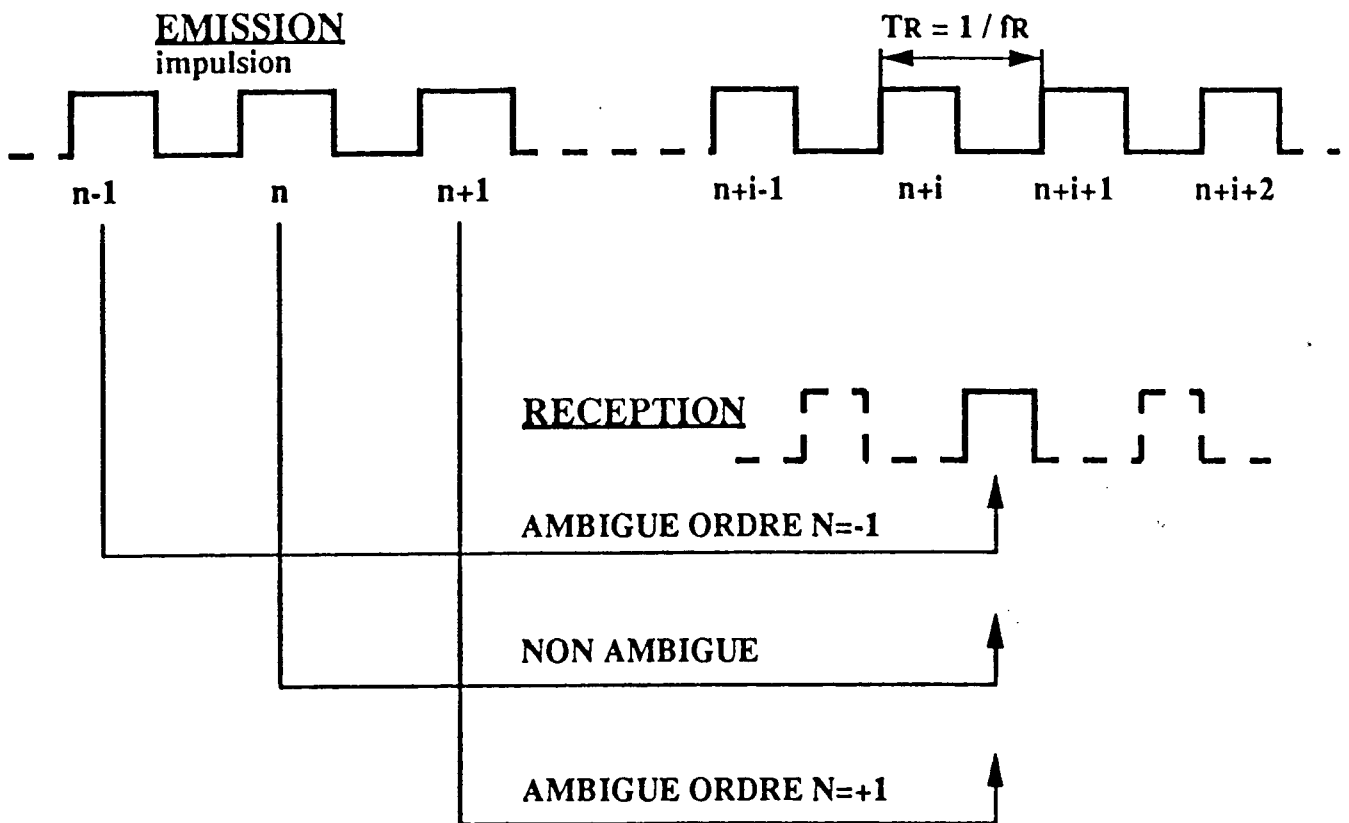
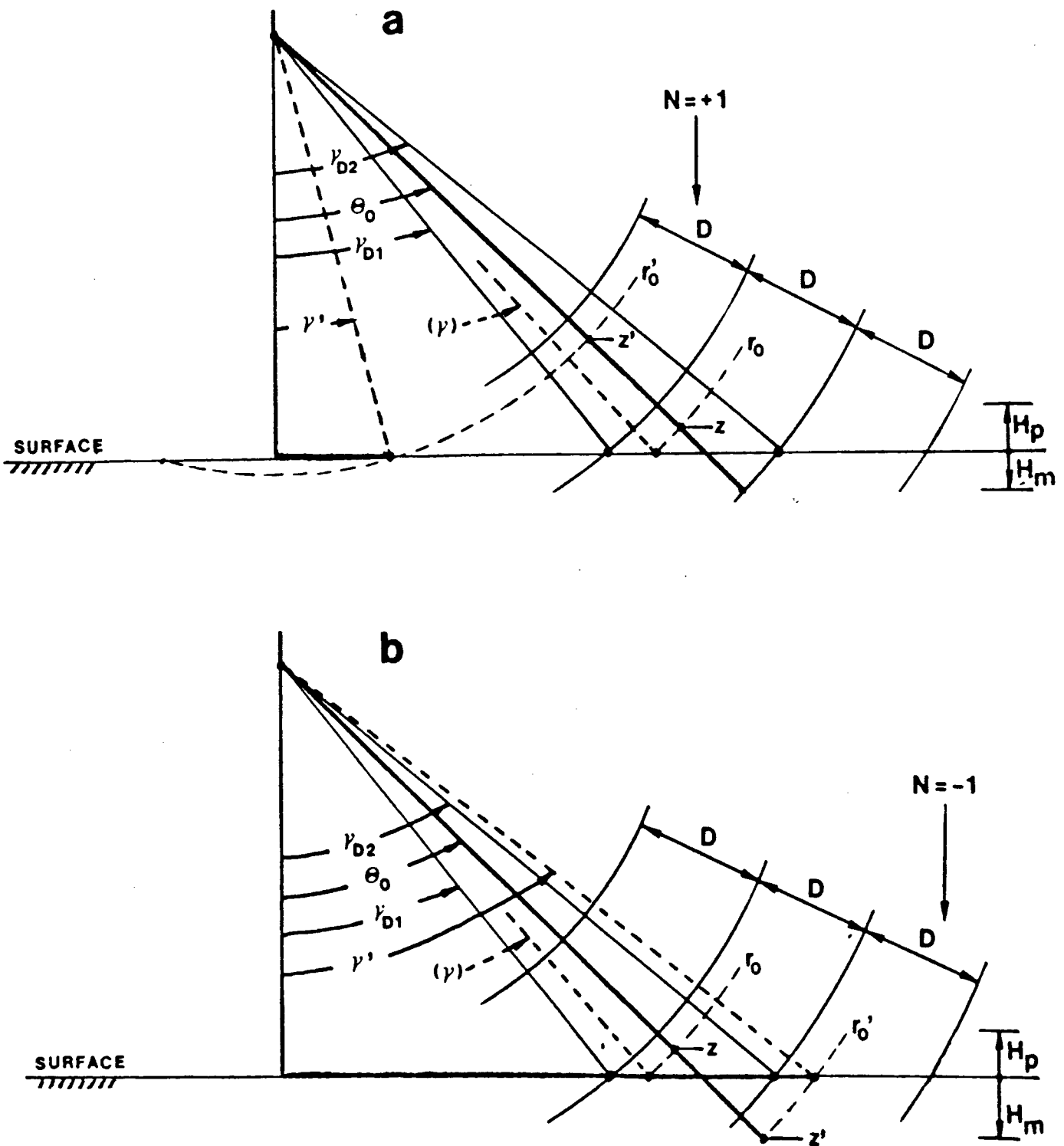


FIG. 12 : Valeurs de  $\Delta G_{\min}$  optimales en fonction de la réflectivité apparente minimale  $Z_{\min}^{(a)}$ , requises pour obtenir un rapport de contamination  $\rho \geq 0$  dB de l'écho de pluie (couche uniforme de hauteur  $H_p = 5$  km) par l'écho de surface (supposé en air clair), dans tous les cas ( $z \leq 5$  km,  $\theta_0 \leq 20^\circ$ ). Les valeurs de  $Z_{\min}$  et  $Z_{\max}$  (correspondant au taux précipitants  $R$ , indiqués dans l'échelle supérieure à 13.75 et à 35 GHz) associées à  $Z_{\min}^{(a)}$ , fixent l'intervalle de réflectivité vraie  $Z$  (ou de taux précipitant  $R$ ) dans lequel  $\rho \geq 0$  dB. Pour les valeurs  $Z_{\min}^{(a)}$  indiquées en tireté, cet intervalle est nul. Dans le cas d'un stéréoradar avec  $\theta_0 = 18^\circ$ , les courbes doivent être lues avec une diminution de  $\Delta G_{\min}$  d'environ 5 dB.



**FIG. 13 :** Schémas d'émission - réception correspondant à l'observation non ambiguë pour l'impulsion  $n$ , et à l'observation avec ambiguïté d'ordre  $N = 1$  (impulsion  $n+1$ ) ou  $N \neq -1$  (impulsion  $n-1$ ), pour le même intervalle temporel de réception des échos radar. L'intervalle de distance non ambiguë est donné par  $D = c T_R / 2$ .



**FIG 14** : Géométrie de réception de l'écho de surface ambigu (a) d'ordre  $N = 1$  (impulsion suivante), (b) d'ordre  $N = -1$  (impulsion précédente), via les L.S., apparaissant dans la zone ambiguë à l'altitude  $z'$  et contaminant l'écho de pluie, après repliement à l'altitude  $z$  sur l'axe principal d'incidence  $\theta_0$ . L'écho de surface ambigu a lieu à l'incidence  $\gamma'$  alors que l'écho de surface non ambigu aurait lieu à l'incidence  $\gamma$  (cf. Figs. 1 et 2). La zone de distance non ambiguë ( $d_1$ ,  $d_2$ ) recouvre une couche de pluie d'échos directs (hauteur  $H_p$ ) et d'échos "miroir" (hauteur  $H_m$ ).

## NOTATIONS ET ACRONYMES

<b>a</b>	coefficient de la relation K-R ou rapport $G_0/G_1$
<b>A</b>	atténuation totale (dB) sur le trajet aller-retour ou valeur (en dB) de $a = G_0/G_1$
<b>A<sub>R</sub></b>	atténuation totale (dB) de l'écho de pluie sur le trajet aller-retour
<b>A<sub>S</sub></b>	atténuation totale (dB) de l'écho de surface sur le trajet aller-retour
<b>b</b>	coefficient de la relation K-R
<b>BEST</b>	Bilan Energétique du Système Tropical
<b>c</b>	vitesse de la lumière
<b>C</b>	terme de "constante radar" dans l'expression de $\rho$
<b>d<sub>1</sub></b>	distance origine de l'intervalle de distance non ambiguë
<b>d<sub>2</sub></b>	distance finale de l'intervalle de distance non ambiguë
<b>D</b>	intervalle de distance non ambiguë
<b>ESIO</b>	Echo de Surface à Incidence Oblique
<b>ESPN</b>	Echo de surface Proche du Nadir
<b>f</b>	fréquence
<b>f<sub>R</sub></b>	fréquence de répétition des impulsions
<b>G</b>	fonction de gain d'antenne
<b>G<sub>0</sub></b>	gain dans l'axe du lobe principal
<b>G<sub>1</sub></b>	gain au pic du premier L.S.
<b>G<sub>m</sub></b>	gain moyen dans le domaine des L.S.
<b>h</b>	altitude du satellite
<b>H<sub>m</sub></b>	hauteur équivalente de pluie "miroir"
<b>H<sub>p</sub></b>	hauteur de la couche de pluie
<b>i</b>	indice courant
<b>k</b>	exposant de la loi de décroissance du gain des pics des L.S. en fonction de $\theta$
<b>K</b>	atténuation linéique spécifique (dB / km) due à la pluie
<b> K <sup>2</sup></b>	facteur diélectrique de l'eau
<b>ln</b>	logarithme népérien
<b>log</b>	logarithme naturel
<b>l<sub>R</sub></b>	facteur d'atténuation total de l'écho de pluie sur le trajet aller-retour
<b>l<sub>S</sub></b>	facteur d'atténuation total de l'écho de surface sur le trajet aller-retour
<b>L</b>	pertes dans le système radar
<b>L.S.</b>	Lobes Secondaires
<b>m</b>	paramètre de la loi $\sigma^0(\gamma)$ ou rapport $\gamma/\theta_0$



min	(indice) minimum
max	(indice) maximum
n	numéro d'impulsion émise
N	ordre d'ambiguïté ou taux de décroissance (dB/octave) du gain des pics des L.S.
$P_R$	puissance moyenne reçue de l'écho de pluie
$P_S$	puissance moyenne reçue de l'écho de surface
$P_t$	puissance d'émission
r	distance radiale
$r_0$	distance radiale de l'écho de pluie
R	taux précipitant
$s^2$	variance de la distribution des pentes de surface de l'océan
$S_i$	( $i=1, 2$ ou $3$ ) valeur particulière de $S_S$
$S_R$	aire de l'empreinte (à 3 dB) du lobe principal au niveau de la surface
$S_S$	aire de rétrodiffusion de l'écho de surface via les L.S.
$T_R$	période de répétition des impulsions
<b>TRMM</b>	Tropical Rainfall Measurement Mission
z	altitude au dessus de la surface
$z_1$	valeur critique de z
$z_2$	valeur critique de z
$z_{d1}$	altitude de début de zone ambiguë
$z_{d2}$	altitude de fin de zone ambiguë
Z	facteur de réflectivité de la pluie
$Z^{(a)}$	facteur de réflectivité apparent de la pluie
$\alpha$	coefficient de la loi Z-R
$\beta$	coefficient de la loi Z-R
$\gamma$	incidence (par rapport au nadir) de l'écho de surface via les L.S.
$\gamma_0$	paramètre de la loi $\sigma^0(\gamma)$
$\gamma_1$	valeur critique de $\gamma$
$\gamma_{d1}$	incidence (par rapport au nadir) de l'écho de surface correspondant à l'altitude $d_1$
$\gamma_{d2}$	incidence (par rapport au nadir) de l'écho de surface correspondant à l'altitude $d_1$
$\delta$	terme correctif dans l'équation radar
$\Delta A$	terme d'atténuation dans l'expression de $\rho$

$\Delta A^u$	valeur de $\Delta A$ dans le cas d'une pluie uniforme
$\Delta G$	specification sur le gain moyen des L.S. dans l'expression de $\rho$
$\Delta G_{\min}$	valeur de $\Delta G$ pour $\rho = 0$ dB
$\Delta G^*$	valeur technologique donnée de $\Delta G$
$\Delta S$	terme de surface dans l'expression de $\rho$
$\eta$	reflectivité radar
$\theta$	angle polaire (par rapport à l'axe du lobe principal)
$\theta_0$	incidence (par rapport au nadir ) du lobe principal
$\theta_1$	ouverture angulaire à 3-dB du lobe principal
$\theta_c$	distance angulaire du premier zéro de la fonction de gain
$\theta_{L1}$	distance angulaire du pic du premier L.S.
$\lambda$	longueur d'onde
$\rho$	rapport de contamination (dB)
$\sigma^0$	coefficient de rétrodiffusion de la surface
$\tau$	longueur d'impulsion
$\omega$	angle polaire (par rapport à l'axe du lobe principal)