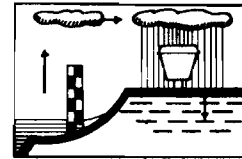


CENTRE ORSTOM DE LOME

Section Hydrologie



**ETUDE DU RUISSELLEMENT  
SOUS PLUIE SIMULEE SUR LES BASSINS  
VERSANTS DU LAC ELIA ET DE LA DAYES  
A DZOGBEGAN - TOGO**

Par :

**Jean Claude BADER**

**ORSTOM**

**OCTOBRE 1985**

**ORSTOM**

**ETUDE DU RUISSELLEMENT SOUS PLUIE SIMULEE  
SUR LES BASSINS VERSANTS DU LAC ELIA  
ET DE LA DAYES A DZOGBEGAN - TOGO**

Jean-Claude BADER

## SOMMAIRE

### INTRODUCTION

#### I. SIMULATION DE PLUIE SUR LES BASSINS VERSANTS DU LAC ELIA

##### 1- Présentation des bassins

- a) Etude hydrologique de 1962 à 1964
- b) Reconnaissance pédologique de 1984

##### 2- Les campagnes de simulation de pluie

- a) Protocole des mesures
- b) Matériel utilisé
- c) Première campagne : du 20 janvier au 17 février 1984
- d) Deuxième campagne : 15 novembre au 2 décembre 1984

##### 3- Résultats obtenus et application du modèle simulateur

- a) Principe de l'exploitation des résultats
- b) Application du modèle simulateur
- c) calcul de la crue décennale par le modèle simulateur

##### 4- Conclusion

#### II. SIMULATION DE PLUIE SUR LE BASSIN DE LA DAYES A DZOGBEGAN

##### 1- Description du bassin

- a) Etude hydrologique de 1963 à 1973
- b) Etude pédologique

##### 2- Campagne de simulation de pluie

##### 3- Résultats obtenus

##### 4- Application du modèle simulateur

- a) Mise en oeuvre du modèle
- b) Premières fonctions de calage
- c) Deuxièmes fonctions de calage

##### 5- Calcul de la crue décennale par le modèle simulateur

- a) Méthode graphique
- b) Méthode de corrélation double
- c) Remarques
- d) Conclusion

### III. REMARQUES GENERALES SUR L'UTILISATION DU MINISIMULATEUR

#### 1- Le mode opératoire

- a) L'implantation des sites expérimentaux
- b) Les intensités de pluie
- c) Les hauteurs de pluie

#### 2- La signification des mesures

#### 3- La reconstitution des crues par le modèle simulateur

#### 4- L'évaluation du volume de crue décennal.

### BIBLIOGRAPHIE

### ANNEXE

## INTRODUCTION

Au Togo, les premières expérimentations par minisimulateur de pluie ont eu lieu en 1984 et 1985 sur les bassins versants du lac Elia et de la Dayes à Dzogbégan.

Ce rapport présente les résultats obtenus et l'application du "modèle simulateur" à ces bassins, par référence aux études hydrologiques classiques qui y ont été faites antérieurement.

Des études de même type faites dans différents pays (Côte d'Ivoire, Haute-Volta) et dont les résultats ont déjà été publiés (1, 2, 3, 7, 9), ont utilisé avec assez de succès ce modèle dont une application importante est la détermination de la crue décennale. Il consiste à construire à partir des résultats obtenus avec le simulateur, un opérateur simple qui transforme la pluie tombée sur le bassin en volume ruisselé fictif. Il s'avère alors que celui-ci est en assez bonne relation avec le volume ruisselé réel (crue), mais que cette relation varie d'un bassin à un autre. La multiplication des expérimentations sur différents bassins permettra peut-être, quand les résultats seront assez nombreux, de trouver les facteurs qui influencent cette relation.

La présente étude participe à ce programme général.

## L. SIMULATION DE PLUIE SUR LES BASSINS VERSANTS DU LAC ELIA

### 1 - Présentation des bassins

#### a) Etude hydrologique de 1962 à 1964

Les deux bassins expérimentaux du lac Elia ont fait l'objet d'une étude hydrologique classique entre 1962 et 1964 (4, 10). Les renseignements suivants sont tirés directement de cette étude.

Situation : au sud du Togo entre Tabligbo et Athiémé, ces deux bassins correspondent aux deux bras d'un marigot alimentant le lac Elia (voir carte n° 1).

Superficie : S1 = 5,30 km<sup>2</sup>  
S2 = 5,62 km<sup>2</sup>

Indice de compacité de gravelius : Kf1 = 1,23  
Kf2 = 1,18

Rectangle équivalent : bassin 1 : 3,65 km x 1,45 km  
bassin 2 : 3,36 km x 1,67 km

Indice de pente de roche : Ip1 = 0,099  
Ip2 = 0,118

Pluviométrie (d'après les données de Tabligbo 1938 - 1964 et Athiémé 1921 - 1964) :

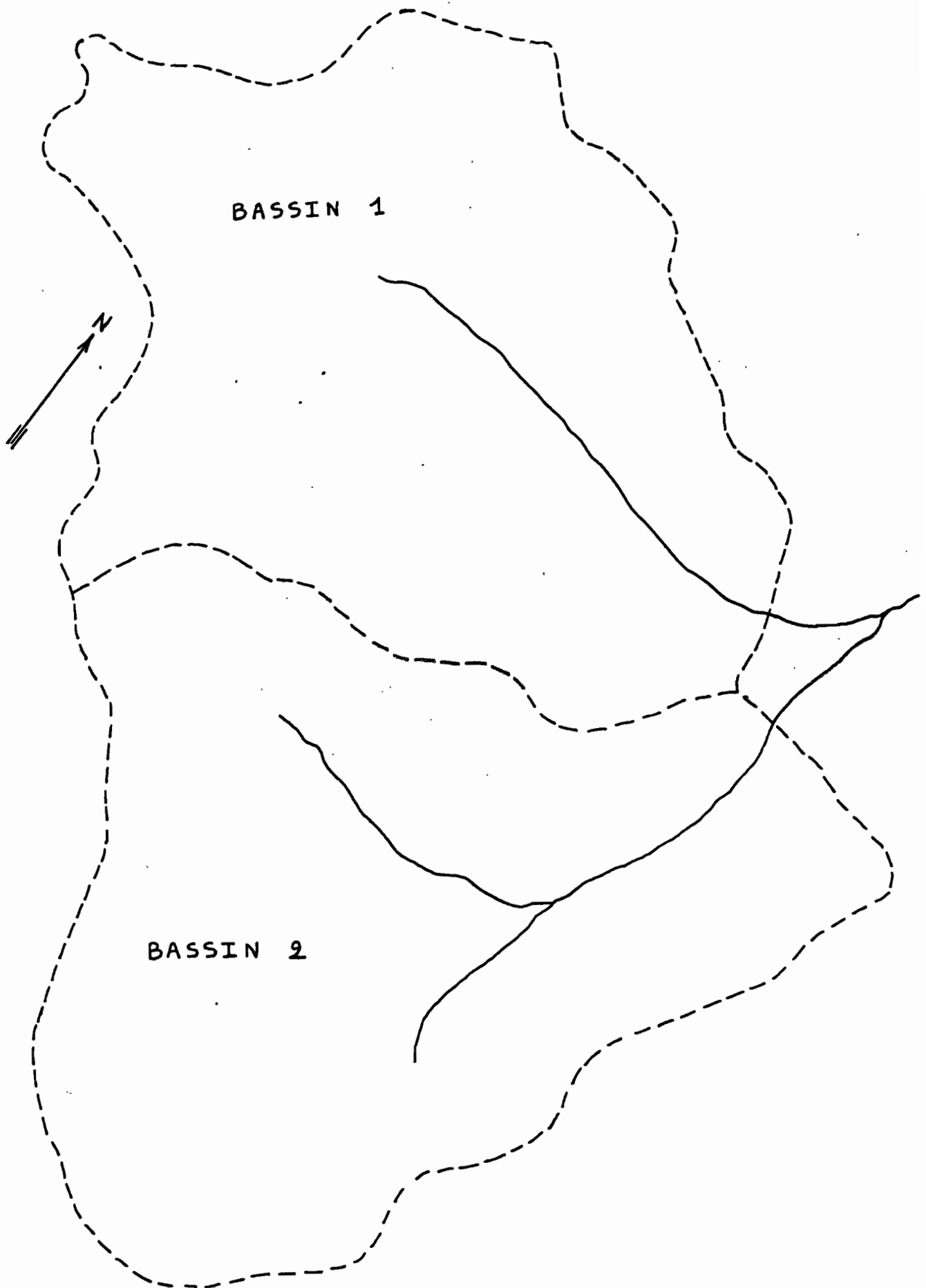
pluie moyenne annuelle : 1 060 mm  
averse annuelle : 91 mm  
averse décennale : 135 mm.

Hypsométrie : pour l'ensemble des bassins, le point le plus haut est à 70,8 m et le plus bas à 18,9 m.

#### b) Reconnaissance pédologique de 1984

Les renseignements ci-dessous sont tirés du rapport correspondant (13). Dans l'optique de l'utilisation du simulateur de pluie, une carte pédologique a été établie suivant le critère d'aptitude au

carte n° 1 bassins<sup>3</sup> du lac elia  
d'apres [4] page 230



ruissellement des sols, que les pédologues spécialistes relient directement à l'état de surface de ceux-ci.

5 types d'organisations superficielles ont été trouvés, et regroupés finalement en 3 unités cartographiques (voir carte n° 2). Les proportions en surface des différentes unités sont reportées dans le tableau 1 pour les deux bassins.

tableau n° 1

	Pourcentage de surface	Unité cartographiée
Bassin 1 (nord)	100	3
Bassin 2 (sud)	33	1
	17	2
	50	3

Les pédologues ont par ailleurs estimé à 36 % la part des terres cultivées, d'après les photos aériennes de 1976. Le reste est en jachères, les surfaces habitées étant négligeables.

## 2 - Les campagnes de simulation de pluie

### a) Protocole des mesures

Pour tester les deux bassins avec le simulateur de pluie, on a implanté 1 site de 2 parcelles expérimentales sur chaque unité cartographique, soit respectivement :

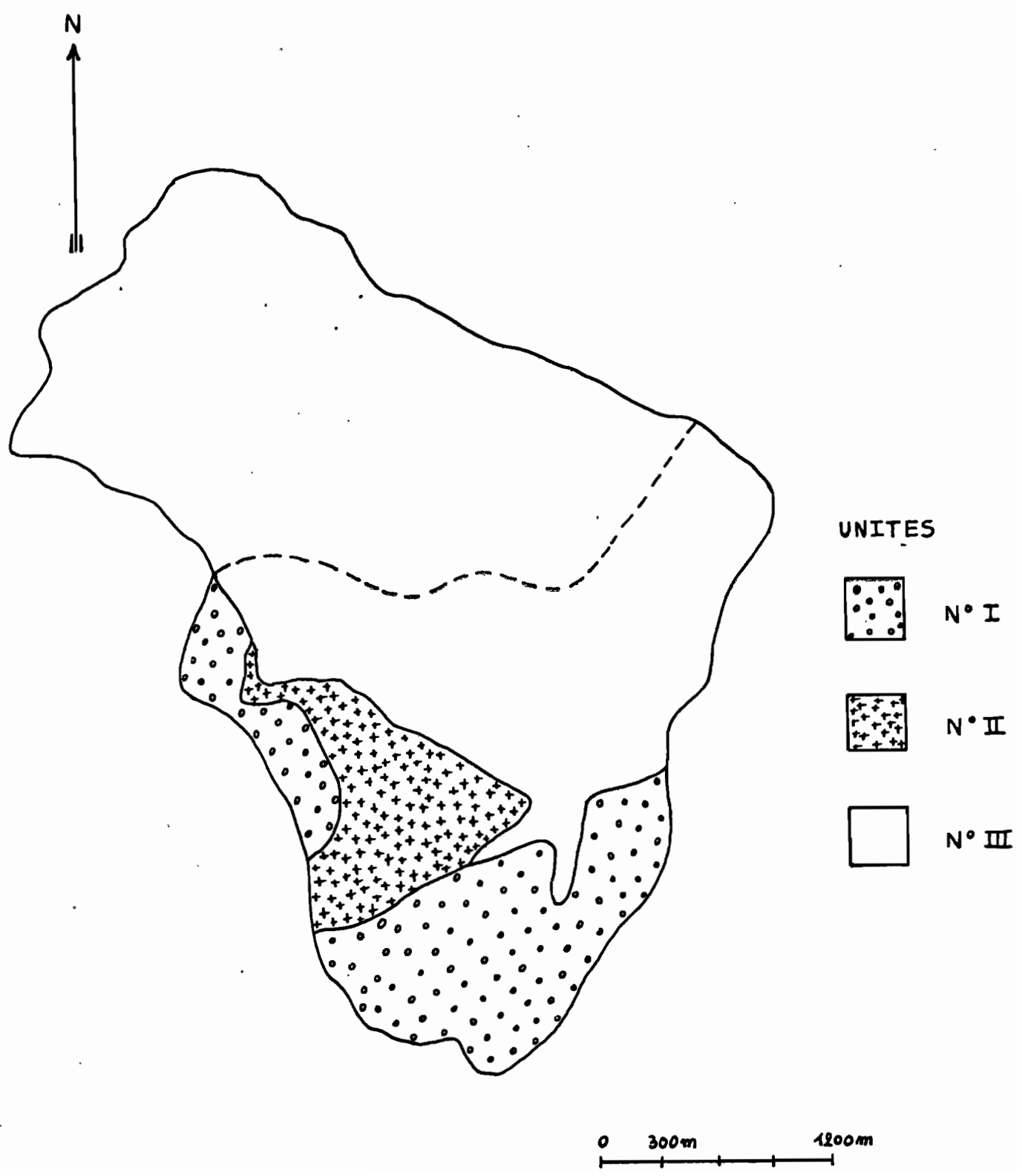
unité 1 : site I	{	parcelle 1 : jachère	pente : 4,5 %
		parcelle 2 : culture	" 7,5 %
unité 2 : site II	{	parcelle 3 : culture	" 5,5 %
		parcelle 4 : jachère	" 7 %
unité 3 : site III	{	parcelle 5 : culture	" 7 %
		parcelle 6 : jachère	" 10,5 %



carte n° 2

unites de sol

d'apres [13] page 3



Pour différentes raisons, on a également implanté les parcelles suivantes :

unité 2	: site II'	parcelle 4'	: jachère	pen	: 6,5 %
unité 3	: site III'	{	parcelle 5'	: culture	" 6,5 %
			parcelle 6'	: jachère	" 11 %
unité 3	: site IV	parcelle 7	: jachère	"	4,5 %

Le protocole d'expérimentation défini par Alain Casenave, était le suivant : sur chaque parcelle, 6 pluies sont simulées :

- 1ère et 6ème pluies : 118,3 mm en 1 H 50 (pluie décennale) répartis comme suit :

30 mm/H	pendant	30 mn
60		10
140		10
120		10
100		10
80		10
40		30

- 2ème, 3ème, 4ème, 5ème pluies : 75 mm en 1 H (pluie annuelle) :

30 mm/h	pendant	10 mn
60		10
140		10
100		10
80		10
40		10

L'intervalle de temps séparant deux pluies successives sur une parcelle est choisi de façon à ce que l'indice de Kohler couvre une plage d'environ 0 à 100, lors des 6 pluies. On rappelle que cet indice qui est un indicateur de l'humidité du sol est défini par :

- pour un sol parfaitement sec  $IK = 0$
- $IK = (IK_a + P_a) \cdot e^{-t_a/2}$  avec (  $IK$  : indice de Kohler à un instant donné (en mm) )  
(  $IK_a$  : indice au début de la dernière pluie (en mm) )  
(  $P_a$  : valeur de la dernière pluie (en mm) )  
(  $t_a$  : temps écoulé depuis la fin de la dernière pluie (en jour). )

Il y a eu 2 campagnes de mesures distinctes.

**b) Le matériel utilisé**

Les pièces essentielles sont :

- le minisimulateur de pluie, permettant d'arroser une surface de quelques m<sup>2</sup> au milieu de laquelle se trouve la parcelle testée. L'intensité d'arrosage est réglable presque instantanément dans la plage de 30 à 150 mm/H environ.
- le cadre métallique de 1 m<sup>2</sup> fiché en terre sur quelques cm et délimitant la parcelle carrée. Le côté aval du cadre est percé de trous qui collectent l'eau ruisselée dans une goutte.
- un limnigraphe de laboratoire mesurant le niveau de l'eau, dans une cuve alimentée par la précédente goutte.

**c) Première campagne : du 20 janvier au 17 février 1984**

Les parcelles 1 à 7 ont été testées et on a relevé les problèmes suivants :

- parcelle 4 : à la fin des pluies simulées on a découvert un trou de rongeur en son milieu.
- parcelles 5 et 6 : situées sur des vertisols quasiment imperméables en saison des pluies, elles n'ont donné qu'un faible ruissellement, à cause des larges fentes de dessiccation qui s'y trouvaient en cette saison sèche, et que les pluies simulées n'ont pas suffi à refermer.

Il a alors été décidé de simuler une pluie d'intensité 100 mm/H pendant 4 H 30 soit 450 mm d'eau, sur la parcelle 7 située sur les mêmes vertisols. La lame ruisselée obtenue de 5,8 mm montre que même une grosse pluie (mais localisée) ne suffit pas à refermer les fentes de dessiccation, où presque toute l'eau s'infiltré.

Ceci peut s'expliquer par le fait que lors d'une pluie localisée sur quelques mètres carrés, les fentes de dessiccation où s'infiltré l'eau sont en communication avec des fentes parfaitement sèches autour de l'aire d'expérimentation, constituant autant de drains

efficaces. Par contre en saison des pluies, quand de grandes surfaces sont arrosées, une fois le volume des fentes de dessiccation rempli, l'eau en surplus peut imbiber ces argiles gonflantes dans la masse, ce qui fait resserrer les fentes et rend le terrain presque imperméable. Compte tenu de tout cela, il a été décidé de refaire une campagne de mesures sur une parcelle 4' de même caractéristique que la 4, et sur des parcelles 5' et 6' correspondant aux 5 et 6, ou sortir même de la saison des pluies.

**d) Deuxième campagne : 15 novembre au 2 décembre 1984**

Il n'était guère possible d'opérer beaucoup plus tôt à cause de l'impraticabilité de la piste menant aux sites, et malheureusement quand on a commencé l'expérimentation, des fentes de retrait s'étaient déjà un peu ouvertes sur les parcelles 5' et 6' (moins graves pour 5' mais plus graves pour 6').

Finalement, les parcelles dont on a retenu les résultats sont les suivantes : 1, 2, 3, 4', 5', 6'.

### **3 - Résultats obtenus et application du modèle simulateur**

**a) Principe de l'exploitation des résultats**

Pour ces bassins on a essayé d'utiliser la méthode suivante, préconisée par Alain Casenave (6).

Pour une parcelle donnée et pour chaque averse, le limniographe donne la variation de la lame ruisselée issue de la parcelle en fonction du temps :  $L_r(t)$ .

Par ailleurs les différentes intensités utilisées pendant une averse (le plus près possible de celles définies dans le protocole) sont mesurées, ce qui permet de connaître la variation de la quantité de pluie tombée depuis le début de l'averse, en fonction du temps :  $P(t)$ .

A partir de  $L_r(t)$  et de  $P(t)$  et en prenant un point toutes les 5 minutes, on constitue un ensemble de points  $L_r(P)$

formant une courbe légèrement en S, dont on isole les points postérieurs au début du ruissellement pour calculer la régression linéaire entre Lr et P.

Pour une parcelle donnée les coefficients de cette régression s'avèrent être fonction de l'état d'humectation du sol, donc de l'indice de Kohler. Soit finalement :  $Lr = A (IK). P + B (IK).$

Ceci fait pour différentes averses, donc différentes valeurs de IK, on tire des droites de régression les valeurs de lame ruisselée pour des valeurs de pluie caractéristiques. Les points ainsi obtenus sont reportés en axes IK, Lr et permettent de tracer un faisceau de courbes Lr (IK) paramétrées par P qui sont à la base de la mise en oeuvre du modèle simulateur. Ces courbes sont tracées par segments de droites. Voir les graphiques n<sup>os</sup> 1 à 6 et le tableau 2.

#### b) Application du modèle simulateur

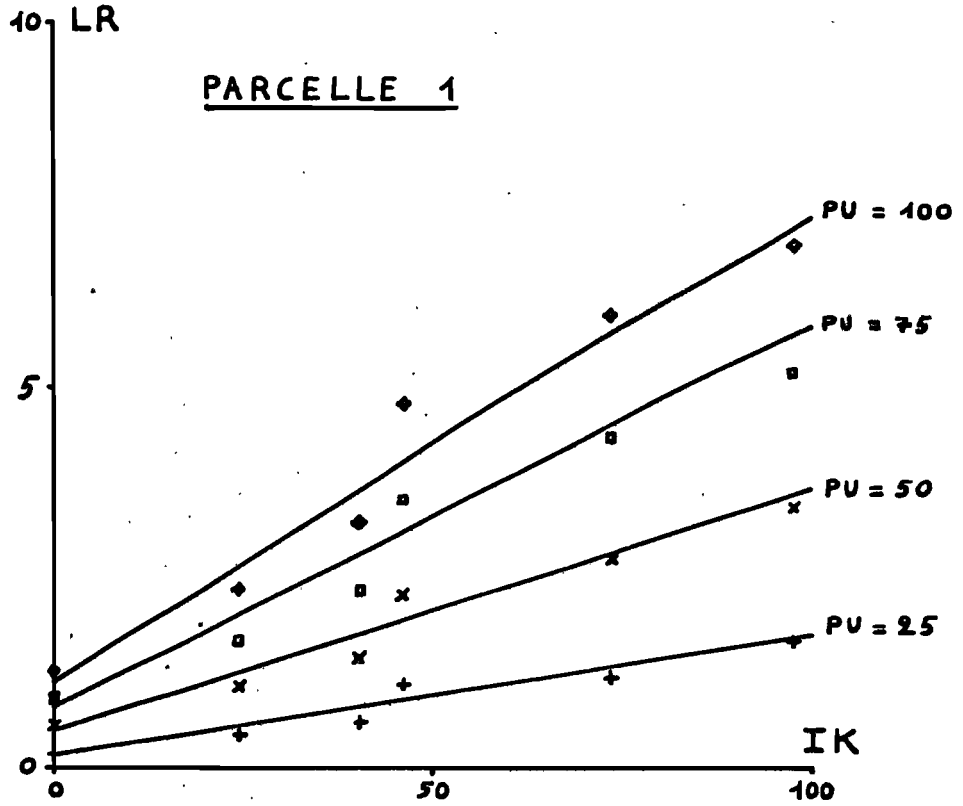
Ce modèle consiste à faire correspondre à une pluie P et un indice de Kohler IK donnés, un volume ruisselé fictif Vrs (P, IK) calculé de la façon suivante :

$$Vrs = \left( \sum_i Di \cdot Lri (P, IK) \right) \cdot S$$

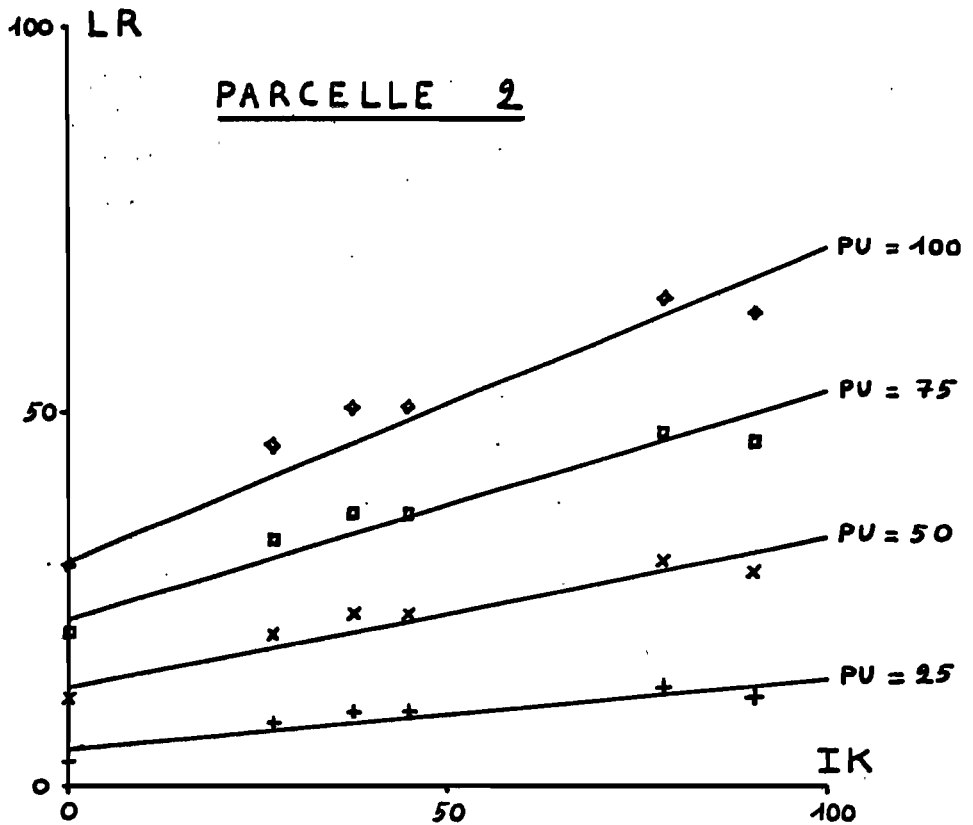
avec :

i :	indice de sommation sur les parcelles
Di :	proportion de surface de bassin représenté par la parcelle i
Lri :	lame ruisselée calculée pour la parcelle i par interpolation ou extrapolation linéaire à partir du faisceau de courbes Lr (IK)
S :	surface du bassin.

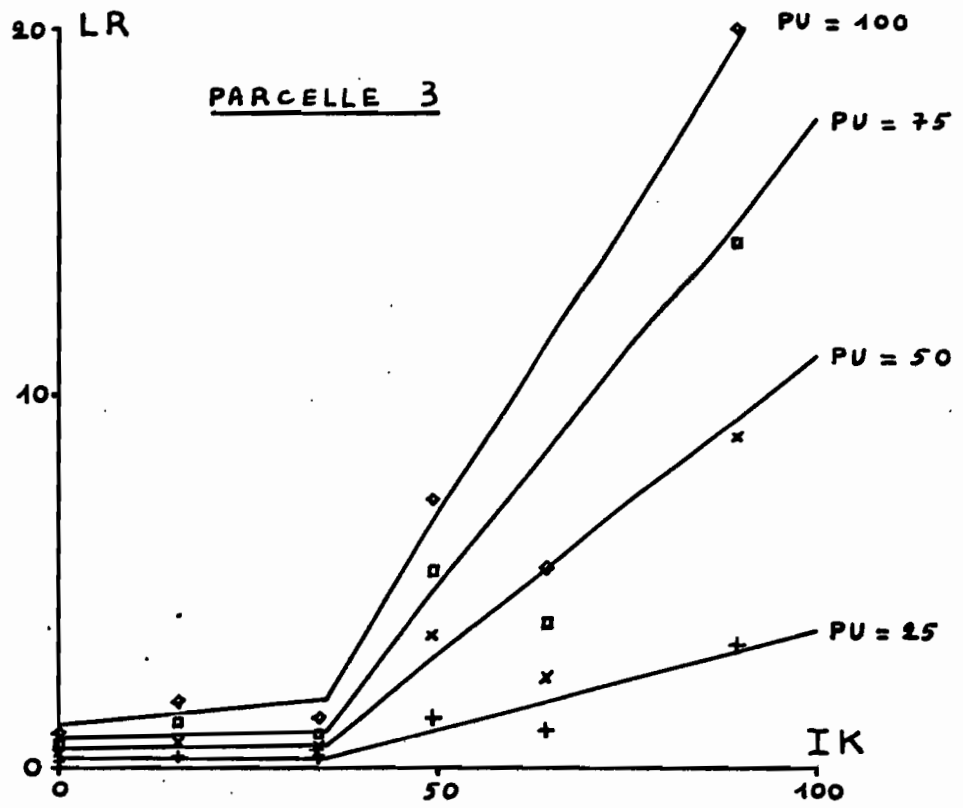
graphique n°1



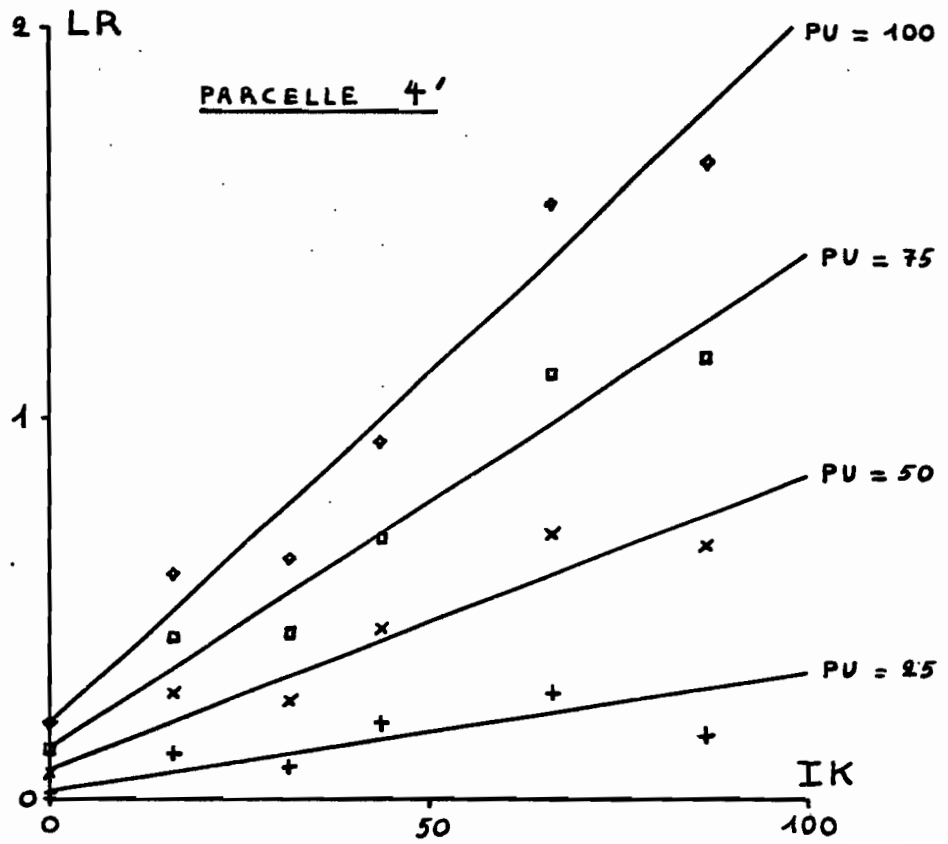
graphique n°2



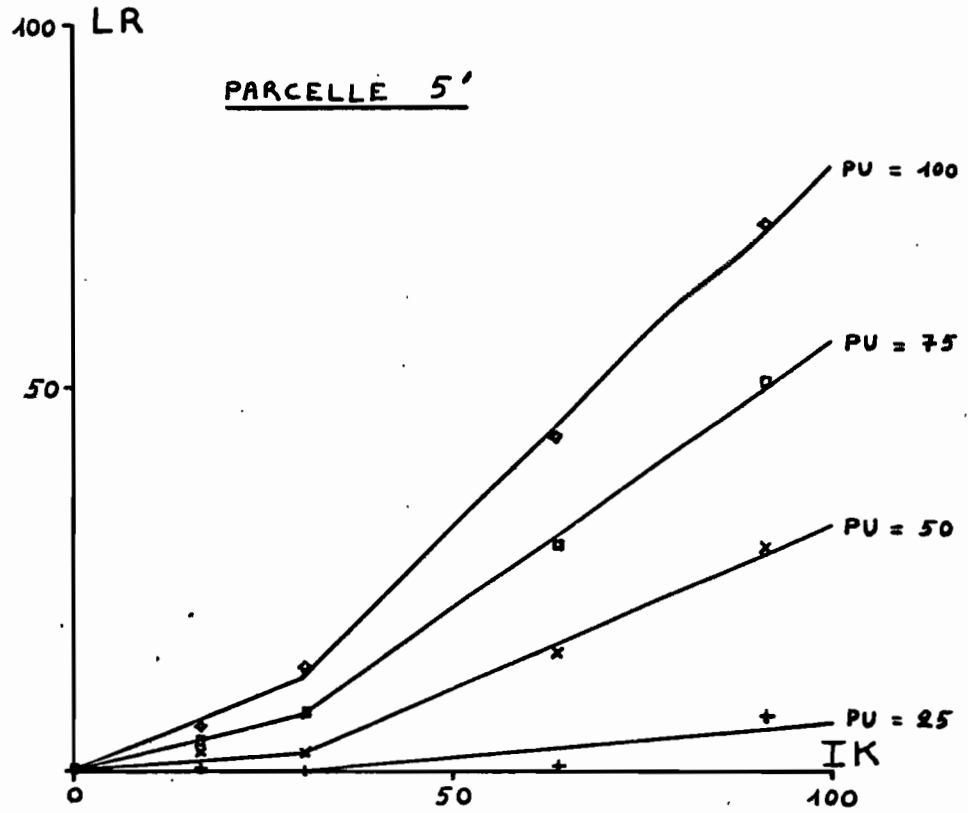
graphique n° 3



graphique n° 4



graphique n°5



graphique n°6

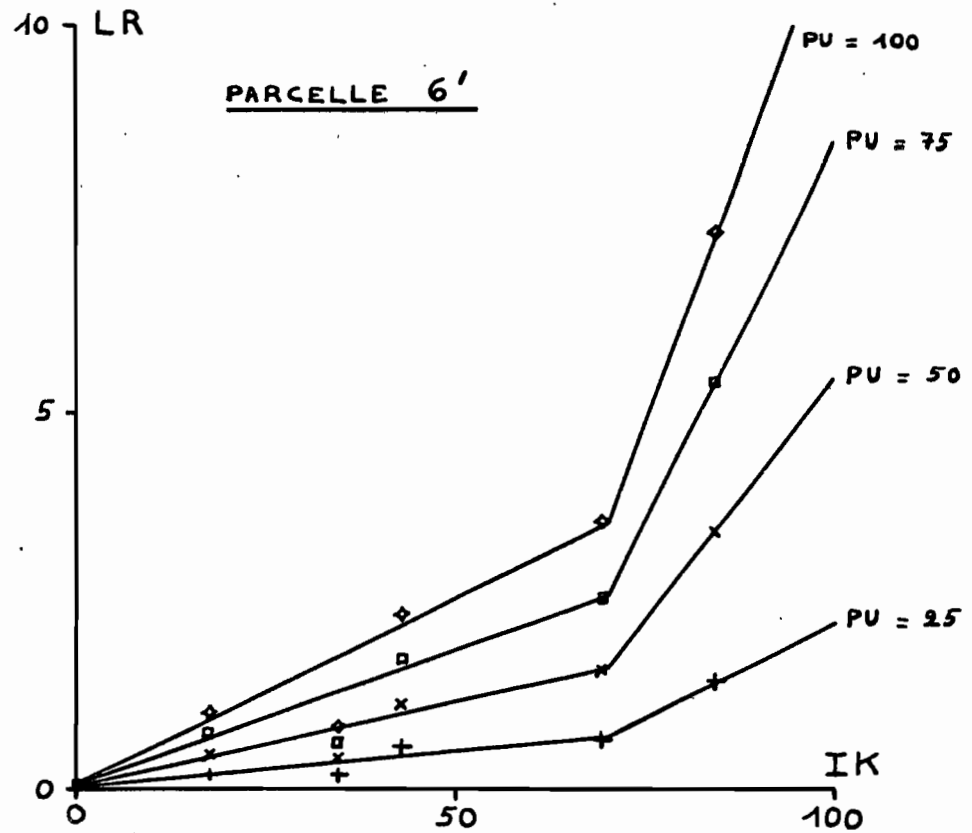




tableau n° 2

Coefficients des segments de droites Lr (IK) pour les parcelles du lac Elia

Le tableau s'utilise de la façon suivante : parcelle 3, pour P = 50 mm | si IK ≤ 35 alors Lr3 = 0,003. IK + 0,55  
 Lr et IK sont exprimés en mm | si IK > 35 alors Lr3 = 0,16. IK - 5

Parcelle	Limites en IK	P = 25 mm		P = 50 mm		P = 75 mm		P = 100 mm	
1		0,0158	0,18	0,032	0,50	0,0505	0,80	0,0625	1,15
2		0,095	5	0,2	13,5	0,295	23	0,42	30
3	IK ≤ 35 mm	0	0,25	0,003	0,55	0,005	0,8	0,02	1,1
	IK > 35 mm	0,051	-1,5	0,16	-5,0	0,256	-8,0	0,329	-9,7
4		0,0031	0,02	0,0077	0,08	0,0128	0,14	0,0183	0,2
5	IK ≤ 30 mm	0	0,1	0,08	0,3	0,241	0,4	0,396	0,4
	IK > 30 mm	0,09	-2,5	0,423	-10	0,694	-13,2	0,988	-17,2
6	IK ≤ 70 mm	0,0092	0,02	0,0225	0,05	0,0361	0,06	0,0497	0,08
	IK > 70 mm	0,051	-2,87	0,127	-7,22	0,197	-11,17	0,264	-14,98

Etant donné les surfaces représentées par les différentes parcelles et la proportion des terres cultivées on obtient :

$$Vrs1 = 5,3. (0,36. Lr5' + 0,64. Lr6')$$

$$Vrs2 = 5,62. (0,33. (0,64. Lr1 + 0,36. Lr2) + 0,17. (0,36. Lr3 + 0,64. Lr4')) + 0,9. (0,36. Lr5' + 0,64. Lr6')$$

respectivement pour les bassins 1 et 2, volumes exprimés en  $10^3 \text{ m}^3$ .

Comme on l'a vu dans l'introduction, le volume ruisselé simulé  $Vrs$  se trouve être lié au volume ruisselé réel  $Vr$ . Pour les bassins du lac Elia, on a cherché les termes de cette liaison en reconstituant un volume ruisselé simulé pour chaque pluie journalière de 1962 à 1964, et en le comparant au volume ruisselé mesuré à l'époque.

La comparaison s'est faite sur 23 crues pour le bassin 1 et 24 pour le bassin 2, toutes consignées dans le rapport (4) avec des chiffres utilisables. Le calcul des régressions  $Vr$ ,  $Vrs$  donne les résultats suivants :

Bassin 1 : moindres carrés suivant  $Vrs1$  :  $Vr1 = 11,14.Vrs1 - 1,14$   
 moindres carrés suivant  $Vr1$  :  $Vr1 = 4,52.Vrs1 + 17,1$   
 coefficient de corrélation : 0,637

On adopte la moyenne des deux droites comme fonction de calage :

$$\boxed{Vr1 = 7,83. Vrs1 + 7,98} \quad (\text{volumes en } 1000 \text{ m}^3)$$

Bassin 2 : moindres carrés suivant  $Vrs2$  :  $Vr2 = 11,7. Vrs2 - 7,15$   
 moindres carrés suivant  $Vr2$  :  $Vr2 = 4,44. Vrs2 + 13,9$   
 coefficient de corrélation : 0,616

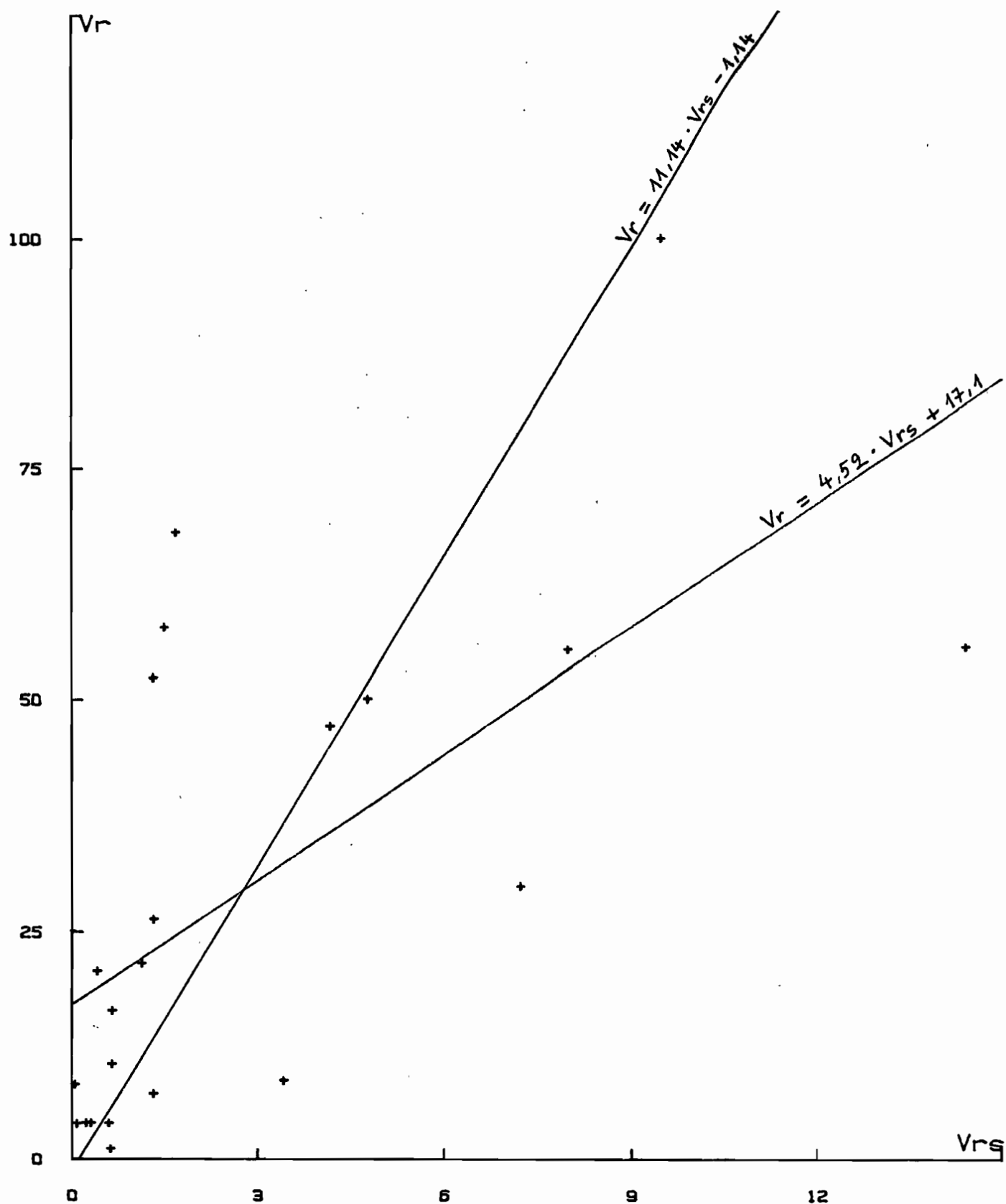
On adopte la moyenne des deux droites comme fonction de calage :

$$\boxed{Vr2 = 8,07. Vrs2 + 3,37} \quad (\text{volumes en } 1000 \text{ m}^3)$$

Voir les graphiques 7 et 8.

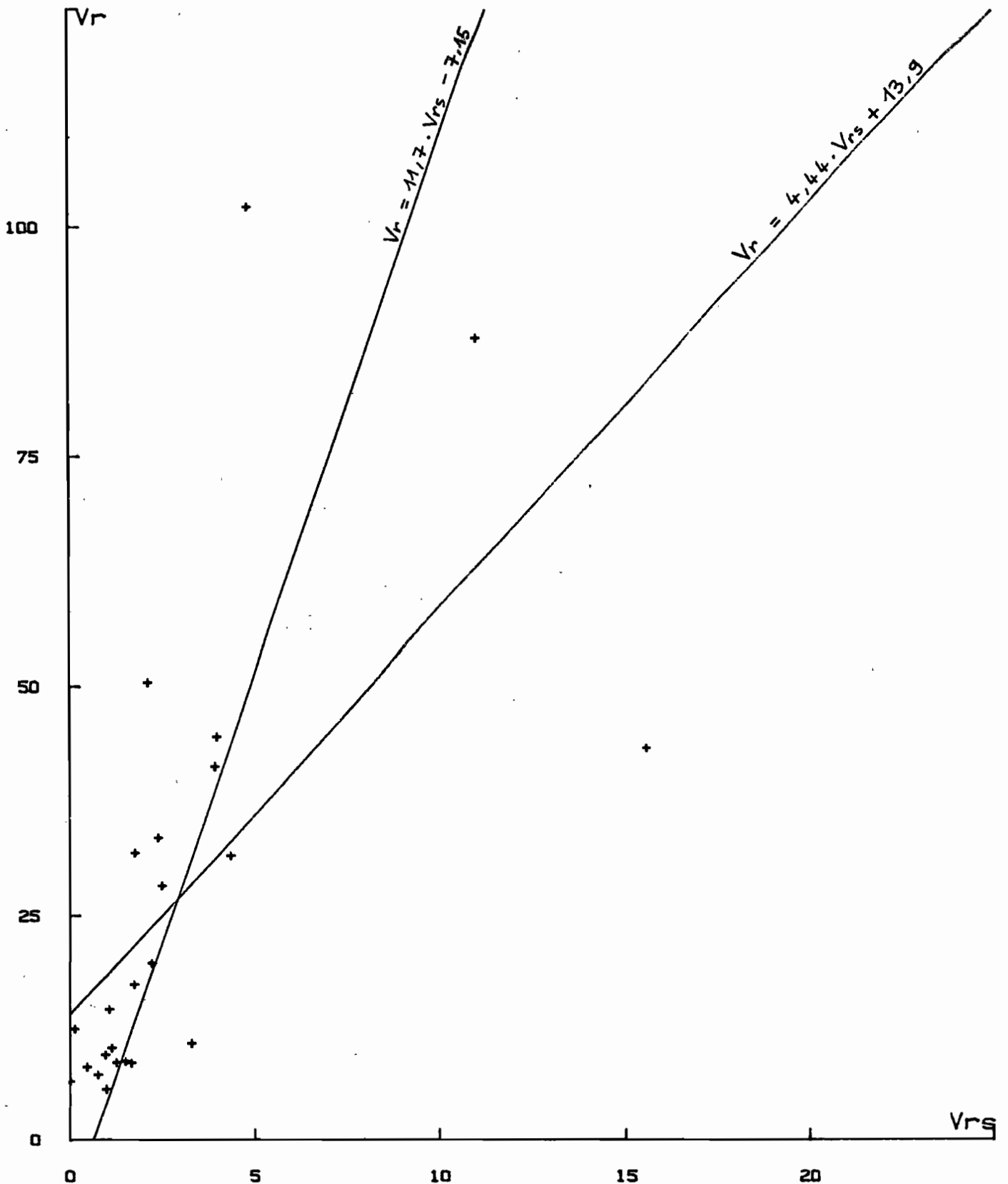
LAC ELIA1 (volumes en 1000 m<sup>3</sup>)

## methode graphique

graphique n°7

LAC ELIA2 ( volumes en 1000 m<sup>3</sup> )  
methode graphique

graphique n° 8



Vu la valeur des coefficients de corrélation, la liaison  $V_r$ ,  $V_{rs}$  apparaît très faible pour chacun des deux bassins.

A titre indicatif on peut signaler que pour les mêmes échantillons de crues, la liaison de  $V_r$  avec la pluie  $P$  donne des coefficients de corrélation de 0,704 et 0,641 respectivement pour les bassins 1 et 2. Donc la liaison  $V_r$ ,  $V_{rs}$  est à chaque fois plus faible que la liaison  $V_r$ ,  $P$ , ce qui est d'autant plus décevant.

Cependant on ne s'en étonnera pas trop, compte tenu des mauvaises conditions d'expérimentation rencontrées sur les vertisols qui représentent 100 % du bassin 1 et 50 % du bassin 2.

### c) Calcul de la crue décennale par le modèle simulateur

Ce calcul est ici donné à titre indicatif et on ne pourra accorder que peu de valeur à son résultat compte tenu de ce qui précède.

On fait l'approximation classique suivante : la crue de récurrence décennale sur petit bassin, peut être évaluée par la valeur de la crue due à une averse décennale se produisant dans des conditions moyennes d'humectation du sol en saison des pluies. On admet que ces conditions moyennes sont représentées par la valeur moyenne de l'indice de Kohler lors des averses de saison des pluies.

Pour la période mai à octobre de 1962 à 1964, la valeur moyenne de  $IK$  lors des averses était :

$$\text{Bassin 1 : } \overline{IK_1} = 9,70$$

$$\text{Bassin 2 : } \overline{IK_2} = 9,95$$

L'averse décennale étant estimée à 135 mm et le coefficient d'abattement égal à 1 (4), les volumes ruisselés fictifs décennaux valent :

$$V_{rs1} (135 ; 9,7) = 14,7 \cdot 10^3 \text{ m}^3$$

$$V_{rs2} (135 ; 9,95) = 42,4 \cdot 10^3 \text{ m}^3$$

On transforme alors ces volumes ruisselés fictifs décennaux en volumes ruisselés décennaux par l'intermédiaire de la fonction de calage, soit :

$$V_{r1} = 7,83 \cdot 14,7 + 7,98 = 123 \cdot 10^3 \text{ m}^3$$

$$V_{r2} = 8,07 \cdot 42,4 + 3,37 = 345 \cdot 10^3 \text{ m}^3$$

Or les volumes ruisselés décennaux calculés par la méthode de l'hydrogramme unitaire (4) sont :  $V_1 = 299 \cdot 10^3 \text{ m}^3$  et  $V_2 = 300 \cdot 10^3 \text{ m}^3$ .

L'erreur relative commise dans la détermination du volume de crue décennal par le modèle simulateur vaut donc -59 % pour le bassin 1 et +15 % pour le bassin 2.

#### 4 - Conclusion

La simulation de pluie sur les bassins versants du lac Elia n'a pas donné de bons résultats. Les volumes ruisselés fictifs reconstitués par le modèle simulateur sont peu liés aux volumes ruisselés réels. Ceci est dû au moins au comportement des vertisols, qui est très différent en saison des pluies et en saison sèche. Le simulateur de pluie sera difficile à adapter à ce type de terrain qui est impraticable pendant l'hivernage, et où apparaissent des fentes de dessiccation très tôt en saison sèche.

## II. SIMULATION DE PLUIE SUR LE BASSIN DE LA DAYES A DZOGBEGAN

### I - Description du bassin

#### a) Etude hydrologique de 1963 à 1973

Ce bassin de montagne sur micaschistes et quartzites est situé au sud du Togo à environ 800 mètres d'altitude. Il a fait l'objet d'une étude hydrologique de 10 ans (5) dont sont tirés les renseignements suivants :

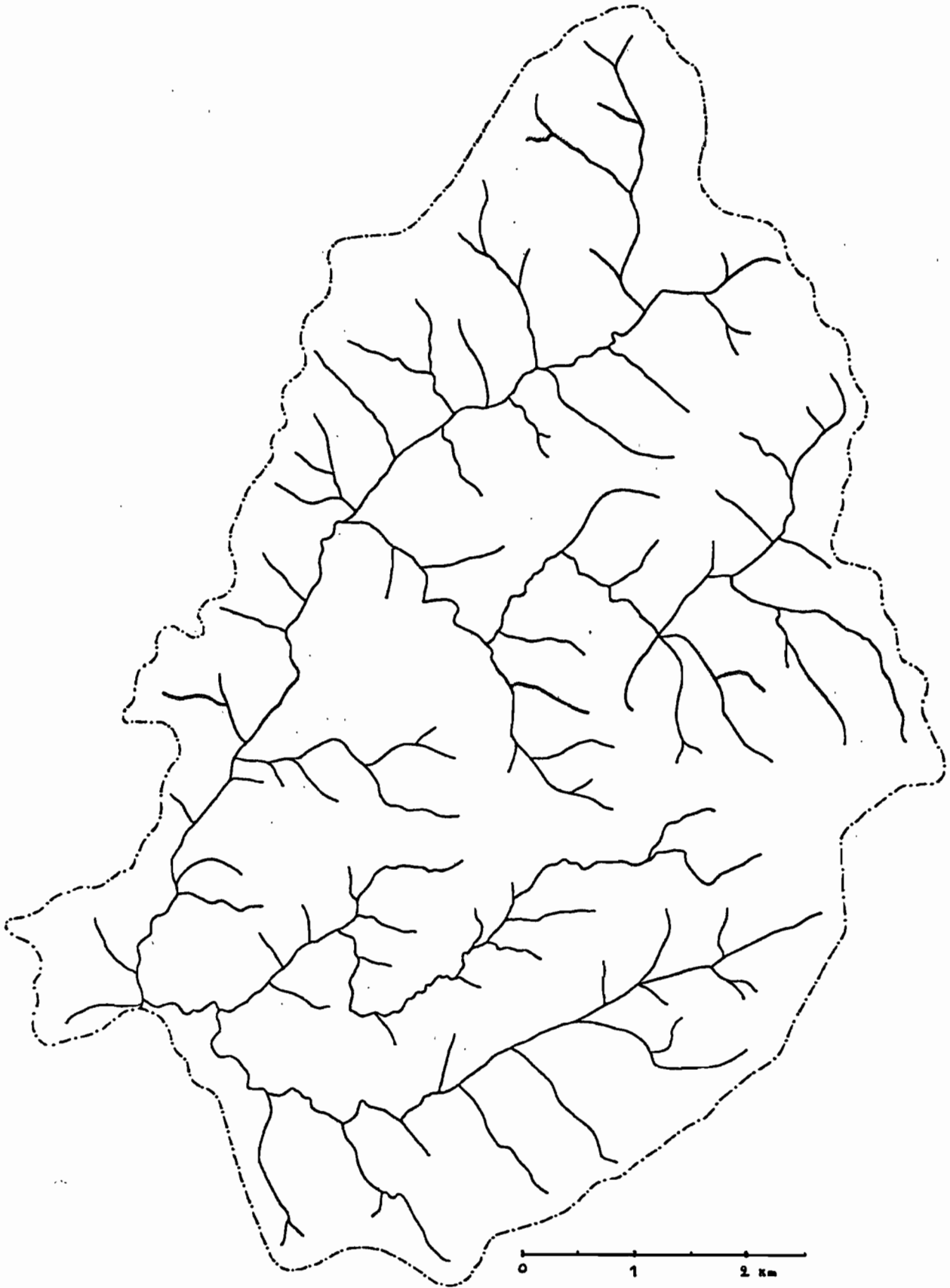
superficie	: 52 km <sup>2</sup> (recalculée: 51,3 km <sup>2</sup> )
périmètre	: 29,8 km
coefficient de compacité de gravellius	: 1,165
rectangle équivalent	: 9,6 km x 5,4 km
indice de pente de roche	: 0,133
indice de pente global	: 13,4 m/km
altitude moyenne	: 795 m
dénivellée spécifique	: 97 m
classe de relief Rodier Auvray	: R5
rapport de confluence	: 4,41
rapport de longueur	: 2,10
densité de drainage	: 2,86

La station pluviométrique de Koudjravi, située à 15 km au sud - sud-ouest du bassin et observée depuis 1938, donne les valeurs suivantes :

moyenne annuelle	: 1 411 mm
averse annuelle	: 62,4 mm
averse décennale	: 96,3 mm
coefficient d'abattement décennal	: 0,846
crue décennale en volume ruisselé	: 447 200 m <sup>3</sup>

Voir la carte n° 3.

carte n° 3      <sup>20</sup> reseau hydrographique  
(d'apres photos aeriennes)





## b) Etude pédologique

De façon simplifiée, les sols rencontrés sur le plateau de Dayes sont les suivants :

- sols ferrallitiques sur micaschistes ou quartzites, en forte proportion.
- sols lithiques sur quartzites ou micaschistes.
- sols d'apport colluvial ou alluvial le long des marigots.

La carte pédologique du plateau a été dressée en 1977 (14).

En vue de l'implantation des sites à expérimenter par simulation de pluie, une reconnaissance a été faite fin 1984 par Alain Casenave (8). L'absence de réorganisation superficielle ayant été constatée, l'aptitude au ruissellement des sols a été reliée à leur nature pédologique et non à leur état de surface.

5 sites ont été implantés :

- site I : sol lithique sur quartzite fragmentée
- site II : sol ferrallitique modal sur quartzite
- site III : sol ferrallitique rajeuni sur quartzite
- site IV : sol ferrallitique rajeuni sur micaschiste
- site V : sol d'apport colluvial faiblement hydromorphe.

Par regroupement de certains types de sols définis sur la carte pédologique, pour leur aptitude au ruissellement, une carte simplifiée a été établie, comportant 5 unités de sols correspondant aux sites ci-dessus. Voir la carte n° 4.

Remarque : le site III a été implanté sur une partie non cartographiée de l'unité de sol III, située dans l'unité II.






Les proportions de surface du bassin représentées par les différentes unités de sols sont les suivantes :

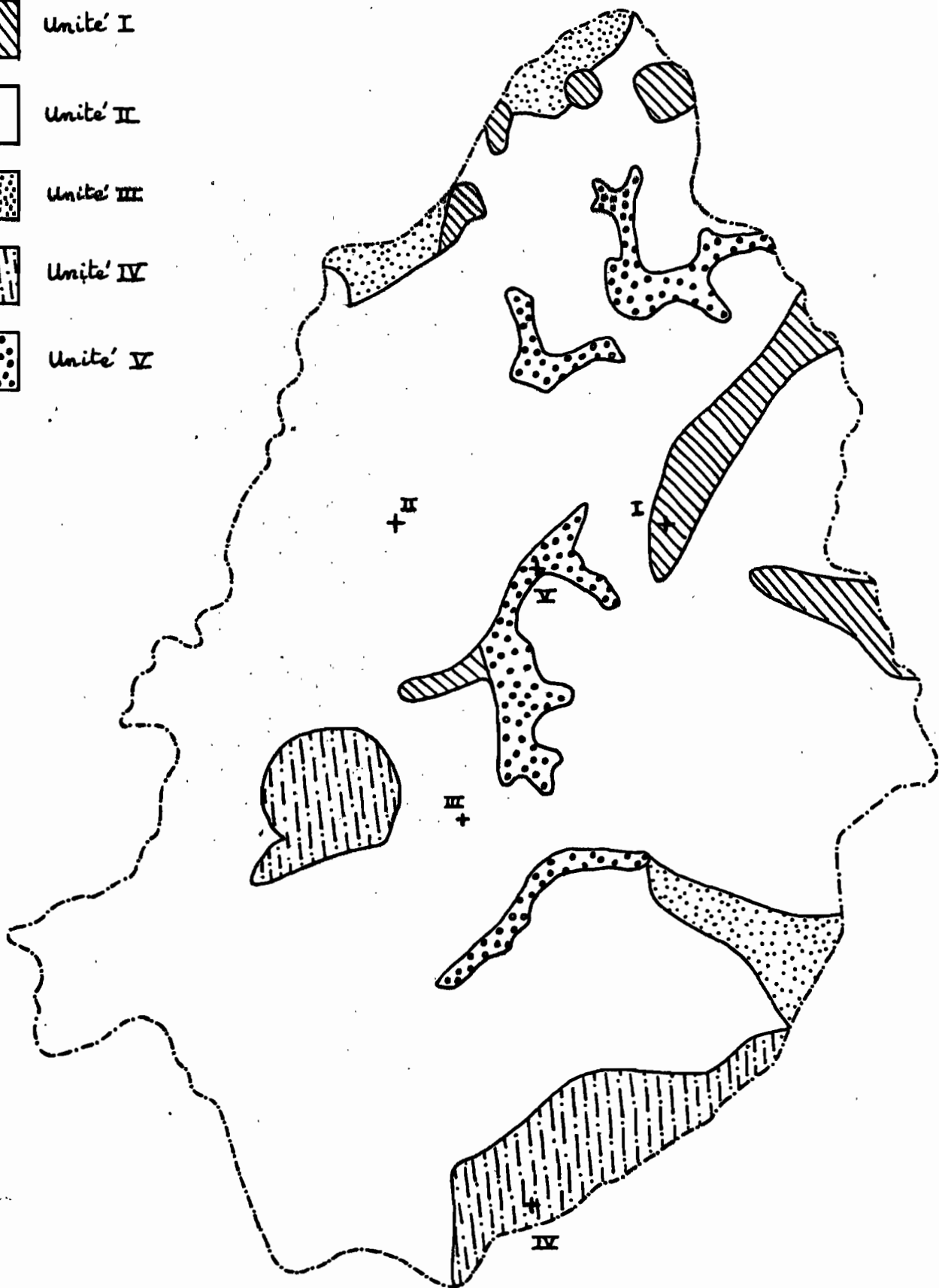
unité I	site I	:	4,3 %
unité II	site II	:	81,8 %
unité III	site III	:	3,4 %
unité IV	site IV	:	6,7 %
unité V	site V	:	3,8 %

carte n° 4

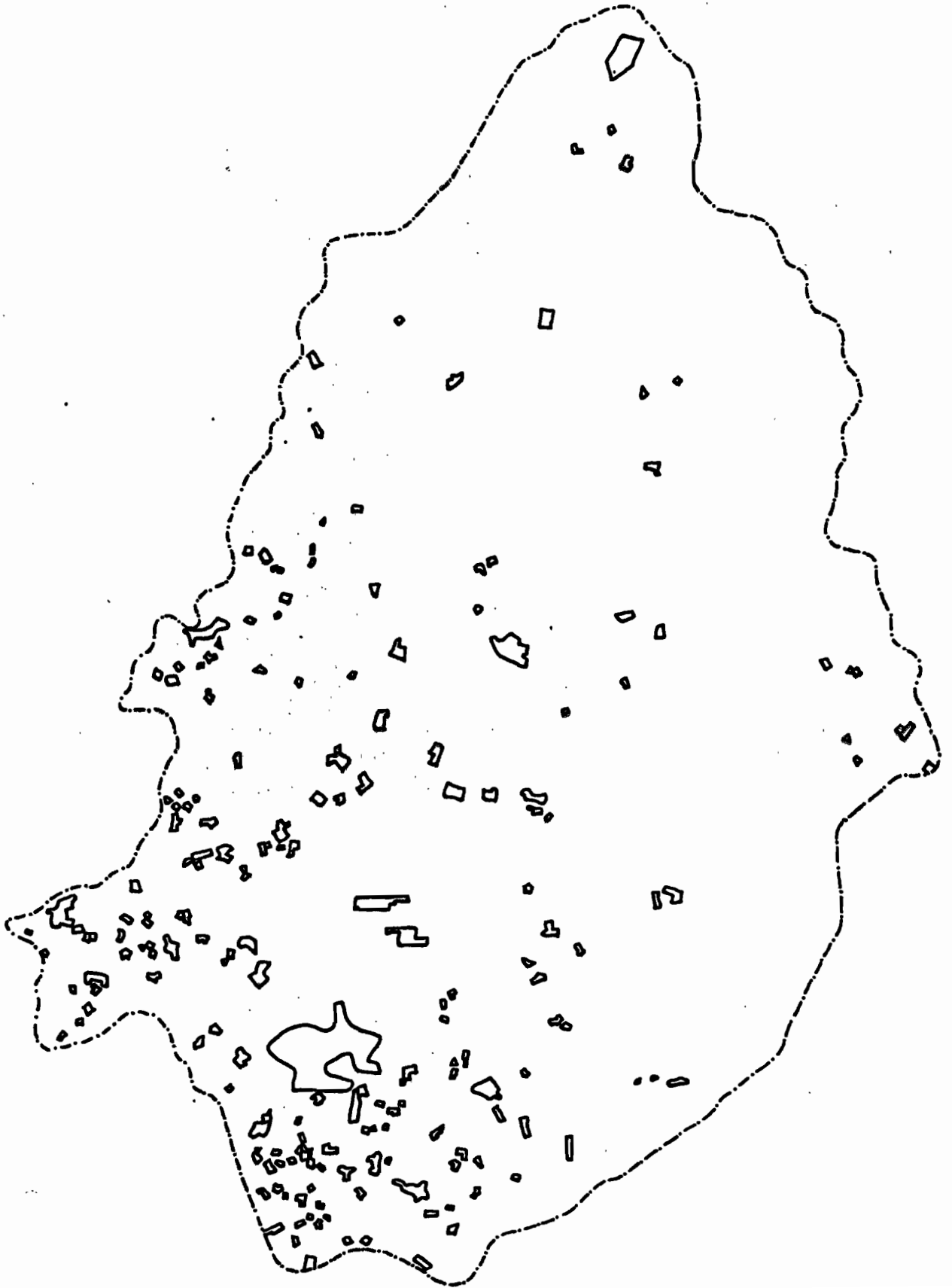
unites de sol

et emplacement des sites

-  Unite' I
-  Unite' II
-  Unite' III
-  Unite' IV
-  Unite' V



carte n° 5 terres cultivees



Par ailleurs, la proportion de terres cultivées calculée d'après les photos aériennes de 1976, est d'environ 3 %. Voir la carte n° 5.

## 2 - Campagne de simulation de pluie

Elle a eu lieu du 16 janvier au 24 février 1985. Sur chaque site, 2 parcelles ont été testées :

site I	parcelle 1	: végétation naturelle	pente	12 %
	parcelle 2	: végétation naturelle	"	12 %
site II	parcelle 3	: culture	"	13 %
	parcelle 4	: végétation naturelle	"	11 %
site III	parcelle 5	: végétation naturelle	"	8,5 %
	parcelle 6	: brûlis	"	9 %
site IV	parcelle 7	: végétation naturelle	"	6,5 %
	parcelle 8	: brûlis	"	6,5 %
site V	parcelle 9	: végétation naturelle	"	8 %
	parcelle 10	: végétation naturelle	"	7 %

Le protocole consistait à envoyer 6 pluies sur chaque parcelle, réparties de façon que l'indice d'humidité de Kohler IK couvre une plage d'environ 0 à 120 (maximum atteint en 1962 à Atilakoutse, station pluviométrique proche).

- 1ère et 6ème pluies : 105 mm en 1 H 30 (pluie décennale à Atilakoutse)

30	mm/H	pendant	30 mn
60	"	"	10 "
140	"	"	10 "
120	"	"	10 "
100	"	"	10 "
80	"	"	10 "
40	"	"	10 "

- 2ème, 3ème, 4ème, 5ème pluies : 71,7 mm en 1 H (pluie annuelle à Atilakoutse)

30	mm/H	pendant	10 mn
50	"	"	10 "
140	"	"	10 "
100	"	"	10 "
70	"	"	10 "
40	"	"	10 "

### 3 - Résultats obtenus

Ils sont représentés sur les graphiques n<sup>os</sup> 9 à 18 et reportés en valeurs numériques en annexe.

- De la même façon que pour les bassins du lac Elia (mais avec un point toutes les 30 secondes) on a établi pour chaque parcelle à partir des régressions  $L_r(P)$  des différentes averses, le faisceau de courbes  $L_r(IK)$  paramétrées par  $P$ .

On a également représenté d'autres courbes à titre indicatif:

- A partir des mêmes régressions  $L_r(P)$  on tire les variations de  $PI(IK)$ ,  $PI$  étant la pluie d'imbibition définie par  $L_r(PI) = 0$ .
- D'autre part la courbe  $L_r(t)$  pendant une averse montre que pour chaque intensité de pluie  $I$ , l'intensité de ruissellement correspondante tend plus ou moins vers une valeur limite qu'on note  $R_x$ . On calcule alors pour chaque averse la régression linéaire  $R_x(I)$ , ce qui permet de reporter les points  $R_x(IK)$  paramétrés par  $I$ .
- Les régressions  $R_x(I)$  permettent de calculer les intensités limites de ruissellement  $I_1$ , définies par  $R_x(I_1) = 0$ . On en tire les variations de  $I_1(IK)$ .
- Enfin le coefficient de ruissellement  $K$  défini par la lame ruisselée totale divisée par la lame de pluie totale a été reporté en fonction de  $IK$ .

Les parcelles 1 à 8 ont eu un comportement normal, à savoir:  $L_r$ ,  $R_x$ ,  $K$  sont croissants et  $I_1$  décroissant en fonction de  $IK$ . Cependant la pluie d'imbibition  $PI$  présente souvent une allure croissante en fonction de  $IK$ , ce qui est paradoxal.

Les parcelles 9 et 10 se sont comportées bizarrement comme on peut le voir sur les graphiques 17 et 18, avec pour caractéristique un coefficient de ruissellement très faible n'excédant pas 1,5 %. Une description pédologique poussée de toutes les parcelles a été faite en mai 85 (11).

#### 4 - Application du modèle simulateur

##### a) Mise en oeuvre du modèle

Compte tenu des proportions de surface représentées par chaque site et du pourcentage de terres cultivées, et en admettant que la période des brûlis s'étend du 1er décembre au 31 mars, on définit le volume ruisselé fictif de la façon suivante :

du 1er avril au 30 novembre :

$$\text{Vrs} = 51,3. \left\{ \begin{array}{l} 0,043. (\text{Lrs1} + \text{Lrs2}).0,5 + 0,818. (0,03.\text{Lrs3} + 0,97.\text{Lrs4}) \\ + 0,034.\text{Lrs5} + 0,067.\text{Lrs7} + 0,038. (\text{Lrs9} + \text{Lrs10}).05 \end{array} \right\}$$

du 1er décembre au 31 mars :

$$\text{Vrs} = 51,3. \left\{ \begin{array}{l} 0,043. (\text{Lrs1} + \text{Lrs2}).0,5 + 0,818. (0,03.\text{Lrs3} + 0,97.\text{Lrs4}) \\ + 0,034.\text{Lrs6} + 0,067.\text{Lrs8} + 0,038. (\text{Lrs9} + \text{Lrs10}).05 \end{array} \right\}$$

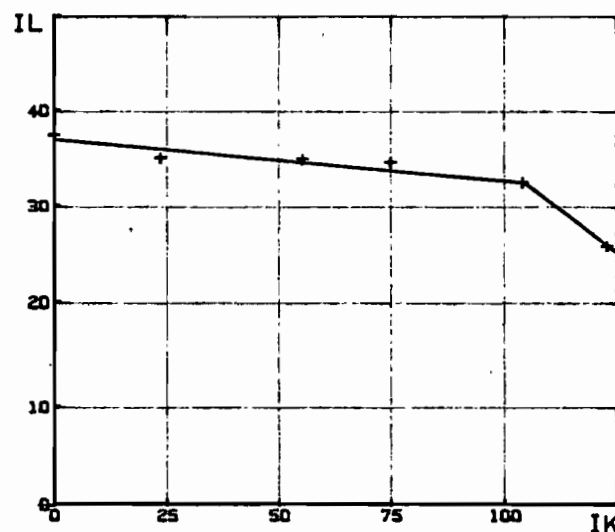
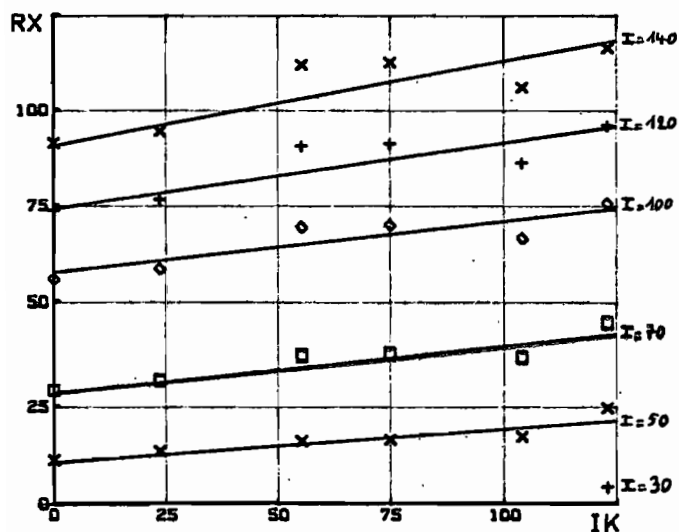
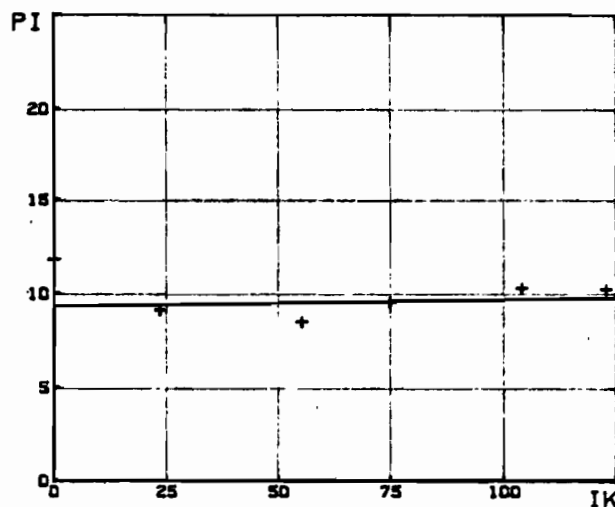
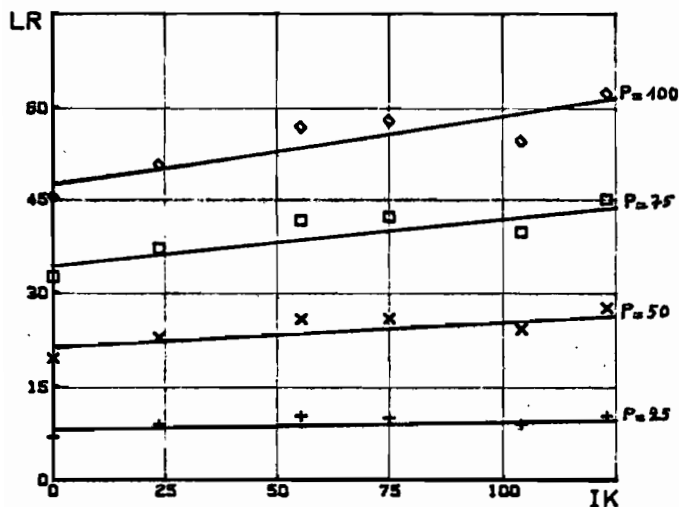
Vrs est ainsi exprimé en millier de mètres cube.

Pour le calcul des lames ruisselées Lrs relatives aux différentes parcelles, on a utilisé deux méthodes :

- 1ère méthode ou méthode graphique : par interpolation ou extrapolation linéaire à partir des faisceaux de courbes (segments de droite) Lr (IK) paramétrées par P. C'est la méthode qui a été utilisée pour les bassins du lac Elia. Les coefficients des segments de droite Lr (IK) sont donnés dans le tableau 3.
- 2ème méthode : en utilisant l'équation de régression double de Lr en fonction de P et IK, calculée pour chaque parcelle en prenant un point Lr (P, IK) toutes les 30 secondes à partir du début de ruissellement de chaque pluie. Les coefficients A, B, C de  $Lr = A.P + B.IK + C$  ainsi que les carrés des coefficients de corrélation double sont donnés dans le tableau 4.

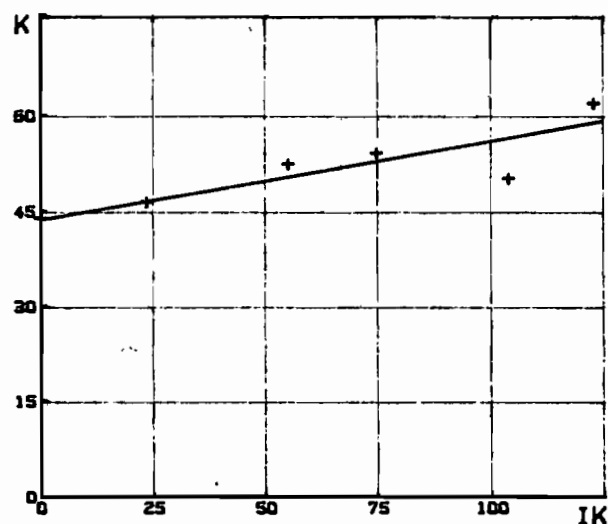
# DAYES

## SITE 1 PARCELLE 1



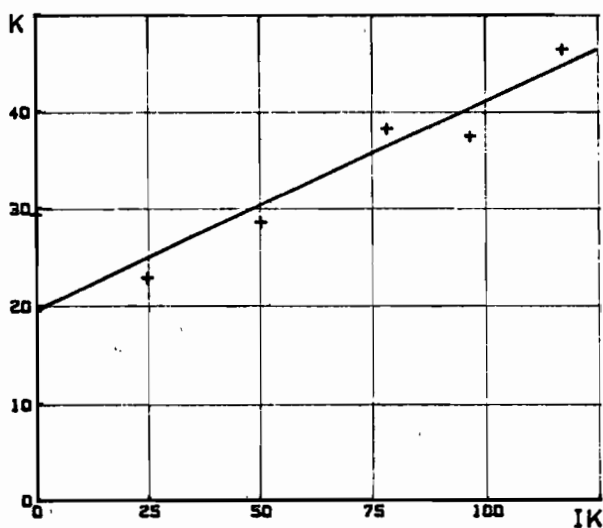
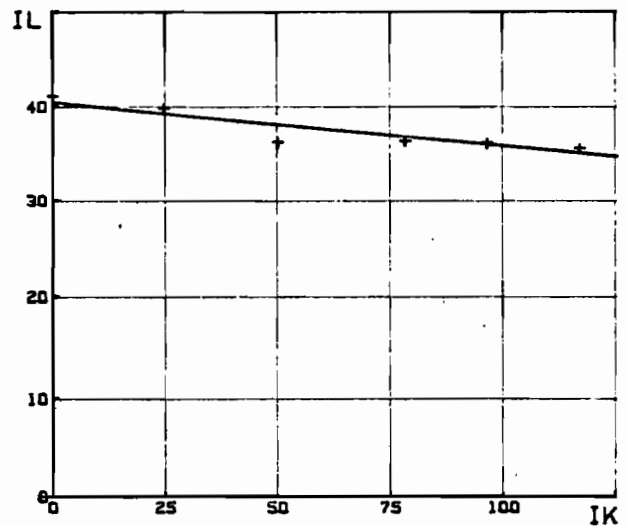
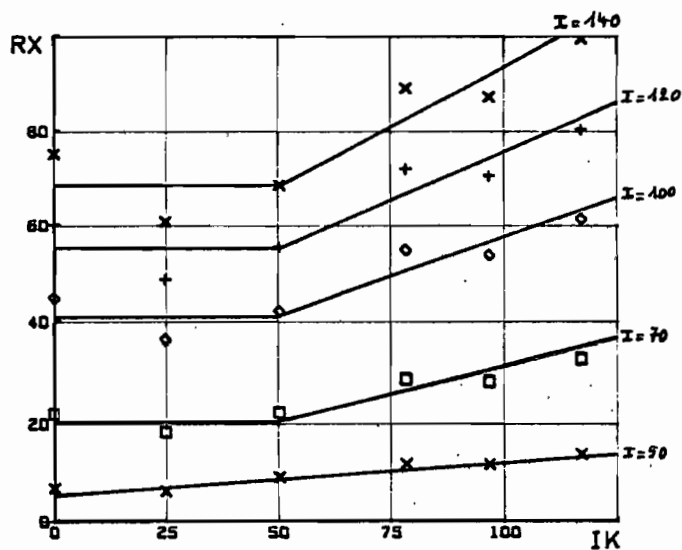
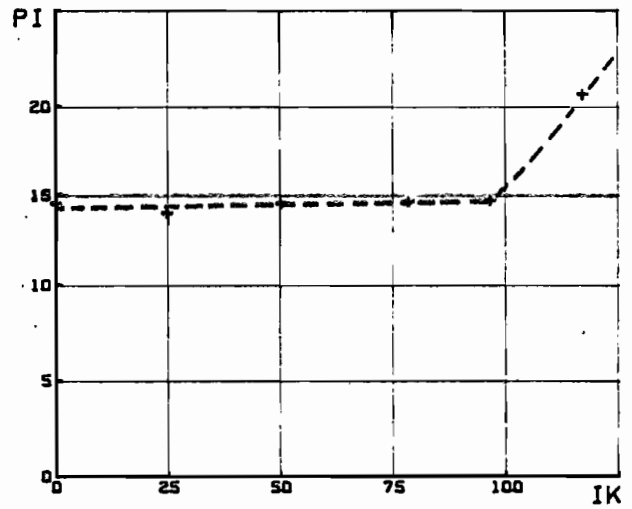
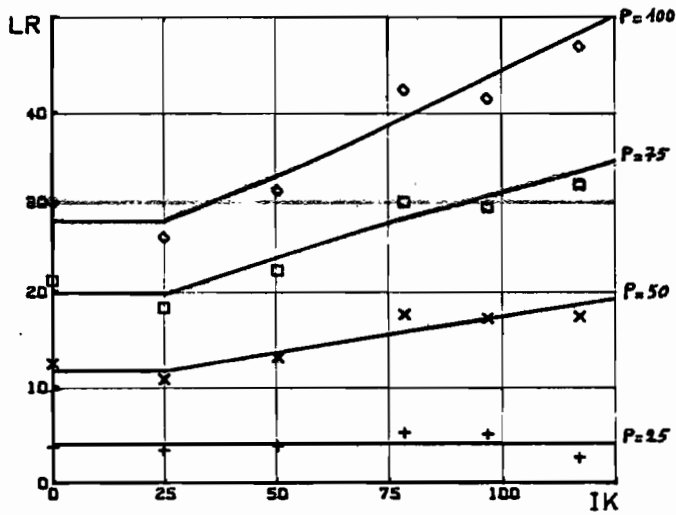
### graphiques n° 9

- lr : lame ruisselée (mm)
- pi : pluie d'imbibition (mm)
- rx : intensité de ruissellement (mm/h)
- il : intensité limite de ruissellement (mm/h)
- k : coefficient de ruissellement
- ik : indice de kohler (mm)
- p : pluie (mm)
- i : intensité de pluie (mm/h)



# DAYES

## SITE 1 PARCELLE 2



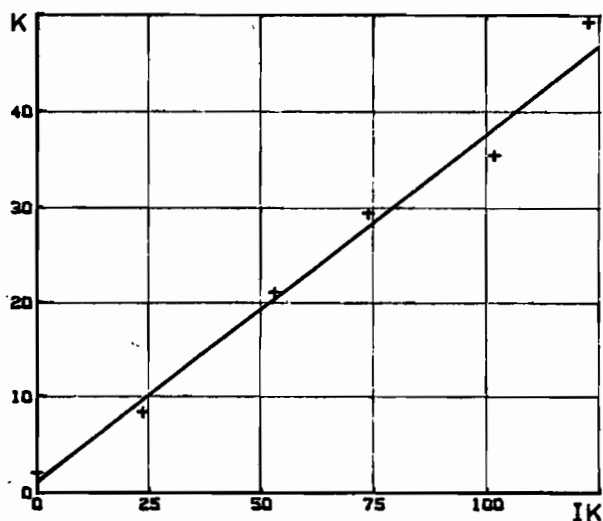
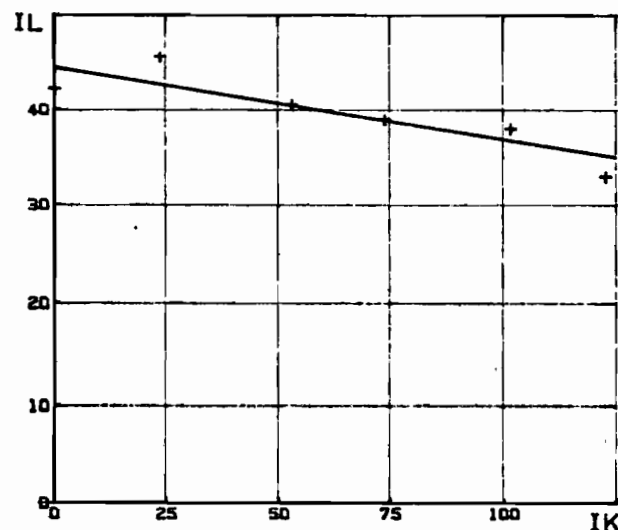
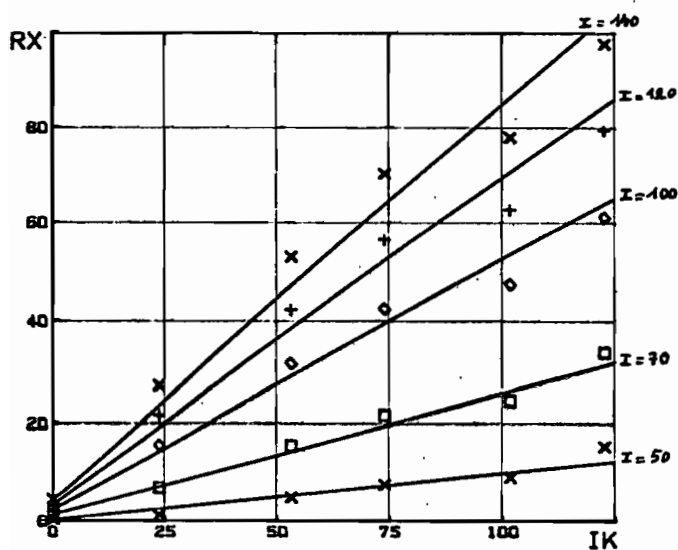
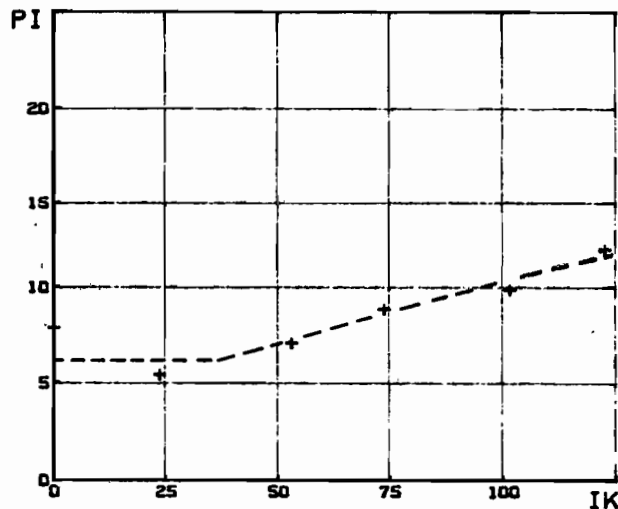
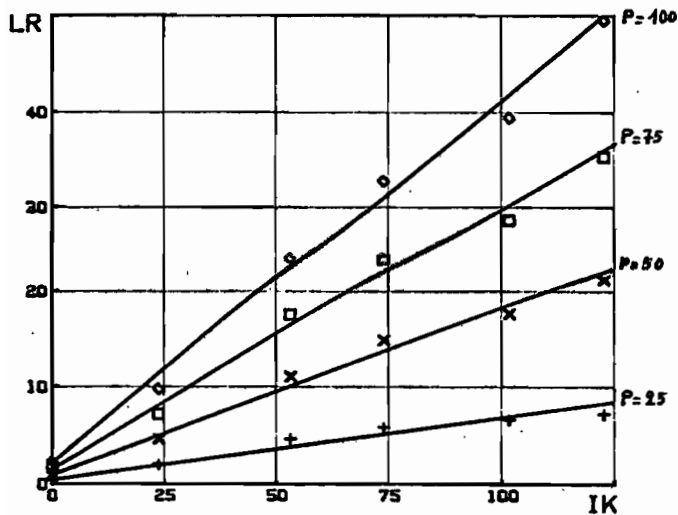
### graphiques n° 10

- lr : lame ruisselée (mm)
- pi : pluie d'imbibition (mm)
- rx : intensité de ruissellement (mm/h)
- il : intensité limite de ruissellement (mm/h)
- k : coefficient de ruissellement
- ik : indice de kohler (mm)
- p : pluie (mm)
- i : intensité de pluie (mm/h)



# DAYES

## SITE 2 PARCELLE 3

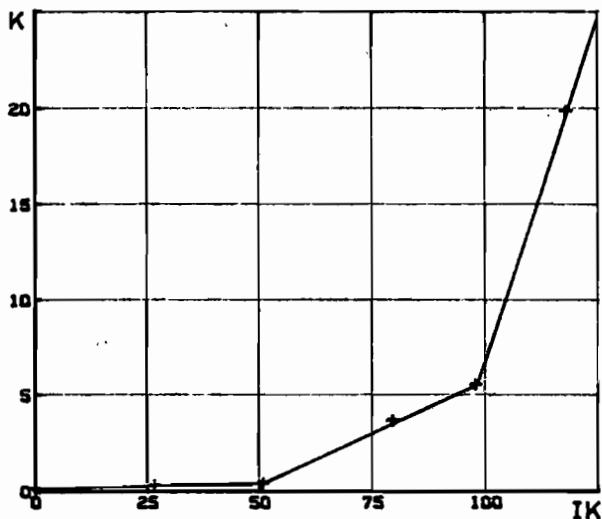
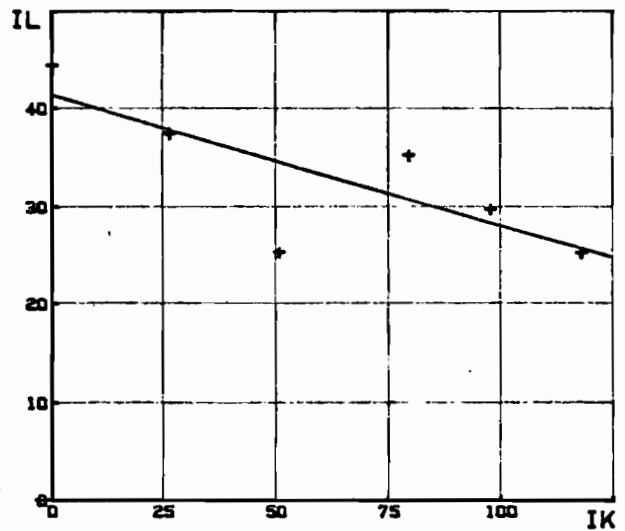
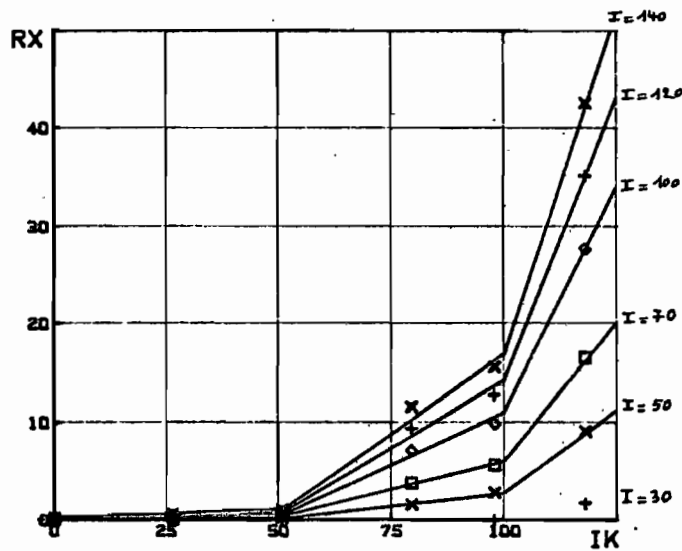
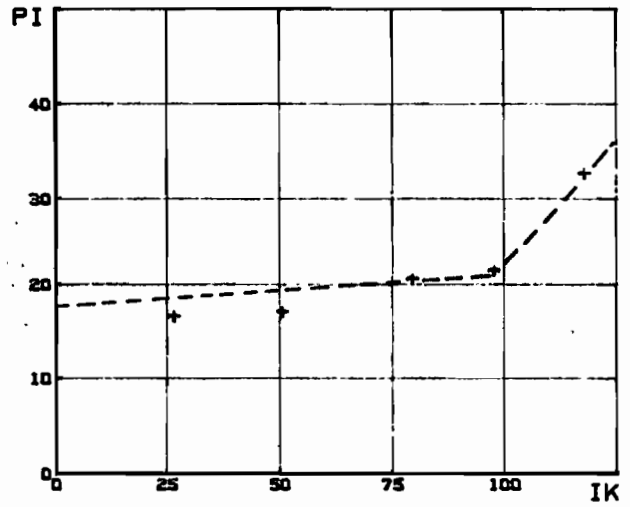
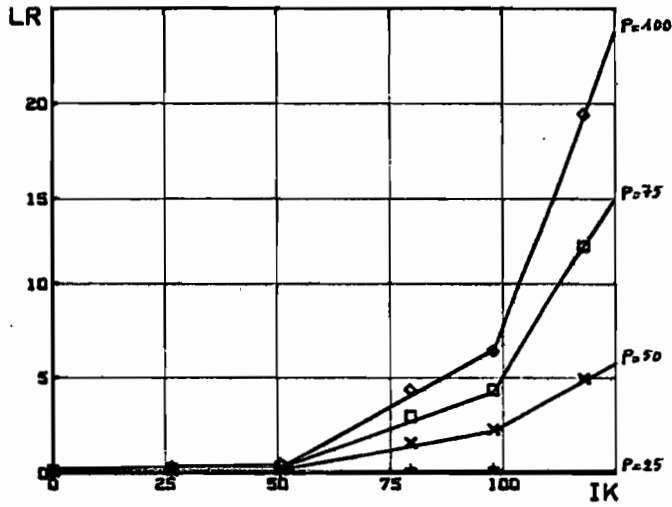


graphiques n° 11

- lr : lame ruisselée (mm)
- pi : pluie d'imbibition (mm)
- rx : intensite de ruissellement (mm/h)
- il : intensite limite de ruissellement (mm/h)
- k : coefficient de ruissellement
- ik : indice de kohler (mm)
- p : pluie (mm)
- i : intensite de pluie (mm/h)

# DAYES

## SITE 2 PARCELLE 4

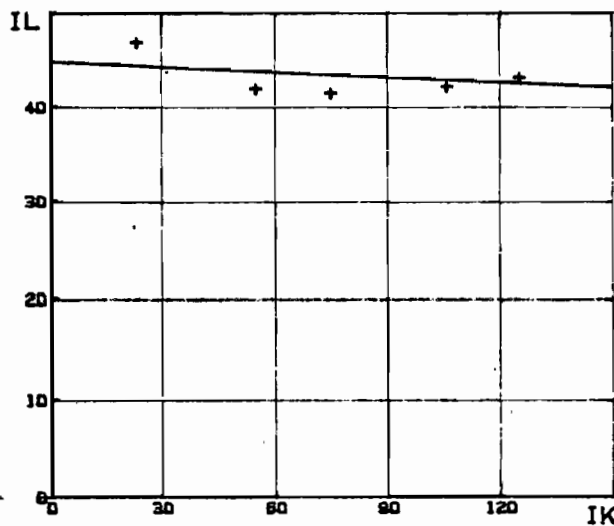
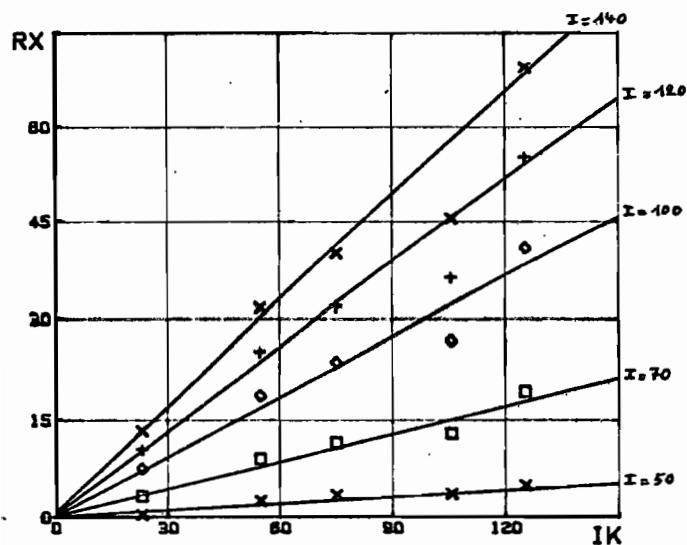
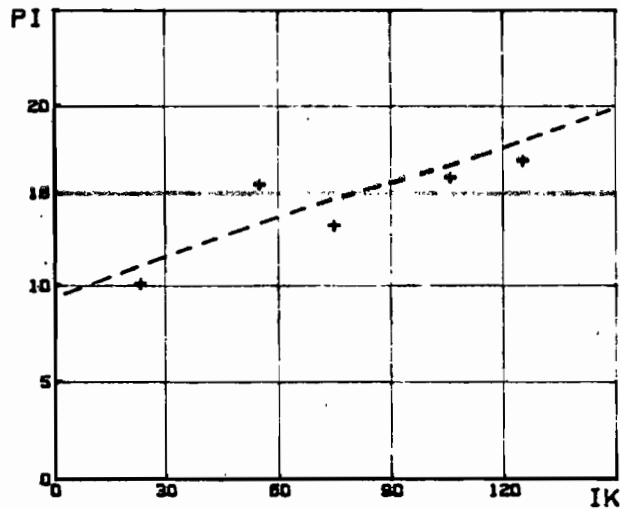
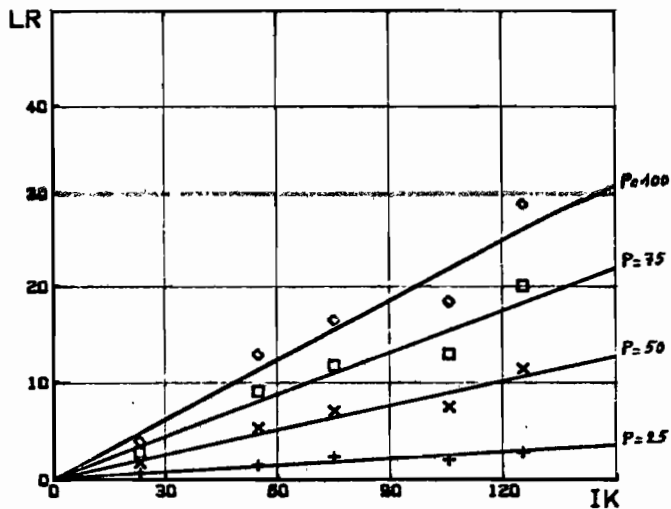


graphiques n° 12

- lr : lame ruisselée (mm)
- pi : pluie d'imbibition (mm)
- rx : intensite de ruissellement (mm/h)
- il : intensite limite de ruissellement (mm/h)
- k : coefficient de ruissellement
- ik : indice de kohler (mm)
- p : pluie (mm)
- i : intensite de pluie (mm/h)

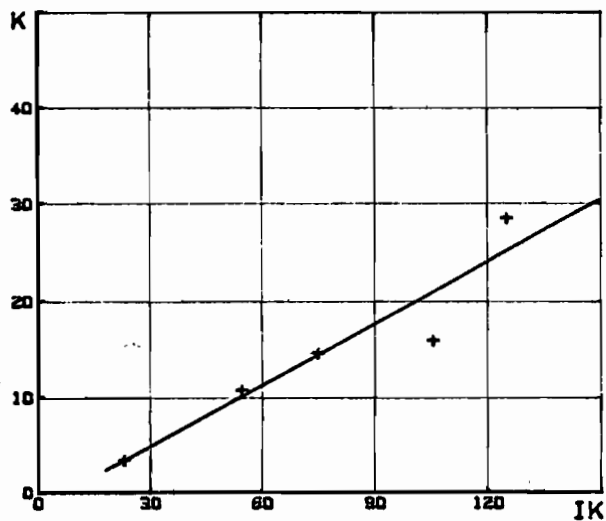
# DAYES

## SITE 3 PARCELLE 5



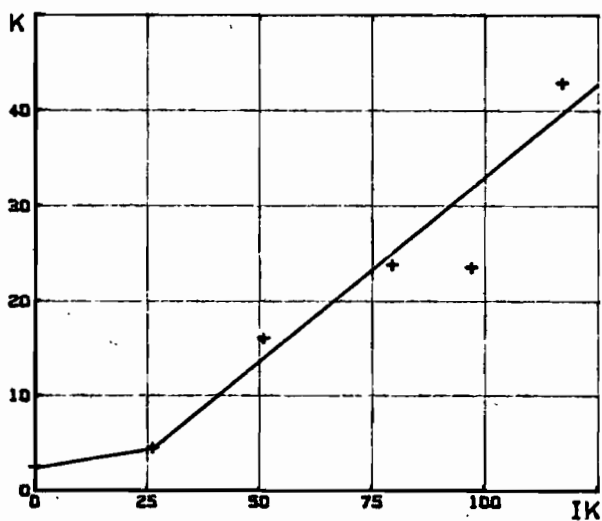
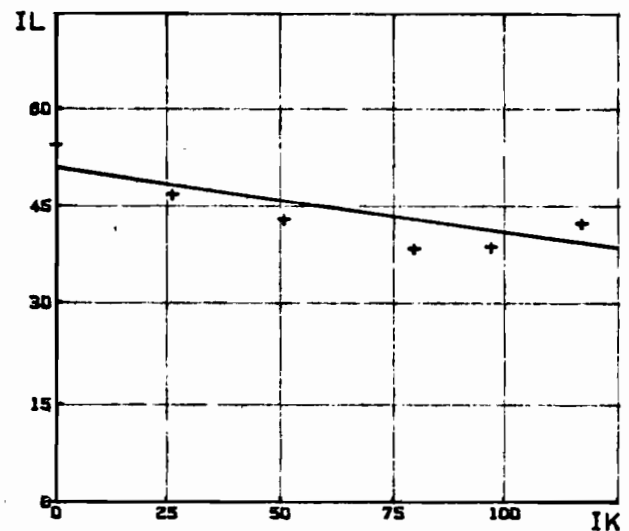
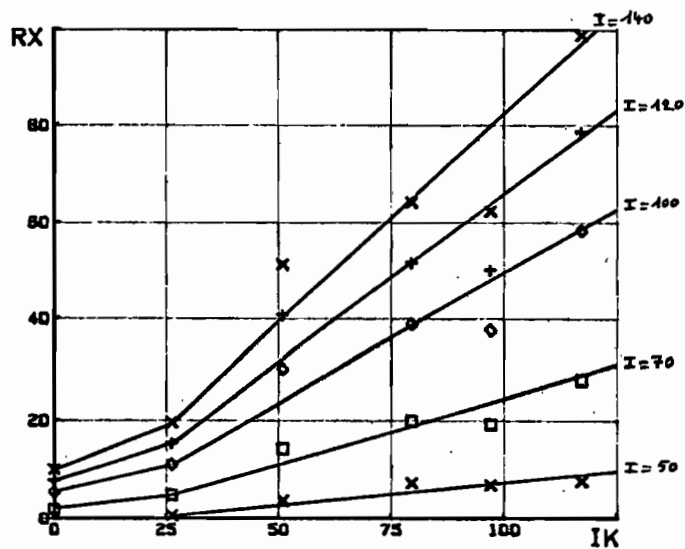
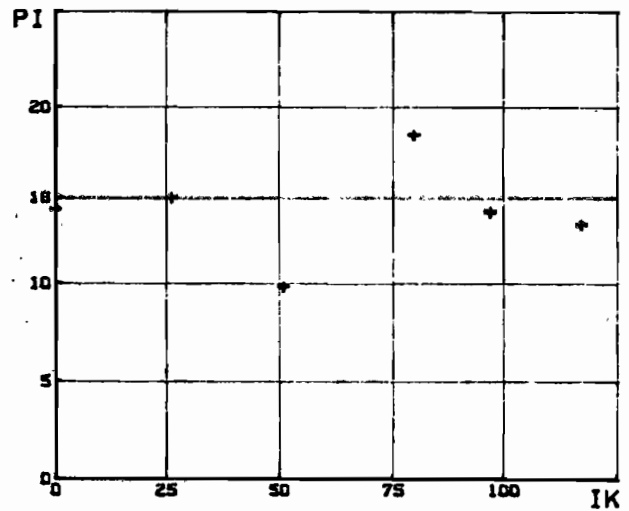
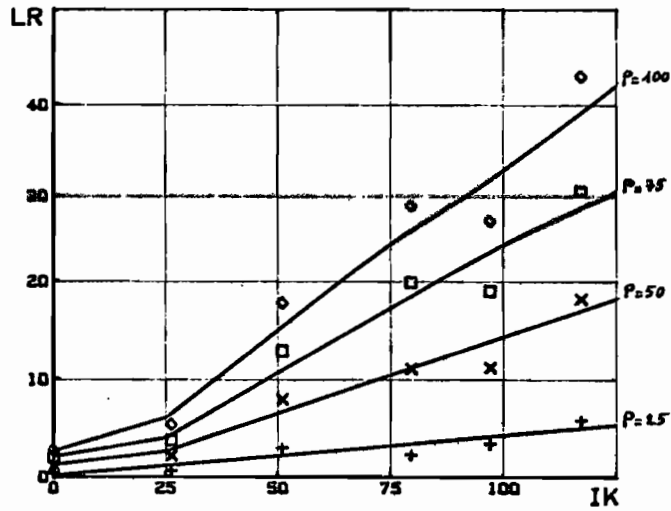
graphiques n° 13

- lr : lame ruisselée (mm)
- pi : pluie d'imbibition (mm)
- rx : intensite de ruissellement (mm/h)
- il : intensite limite de ruissellement (mm/h)
- k : coefficient de ruissellement
- ik : indice de kohler (mm)
- p : pluie (mm)
- i : intensite de pluie (mm/h)



# DAYES

## SITE 3 PARCELLE 6

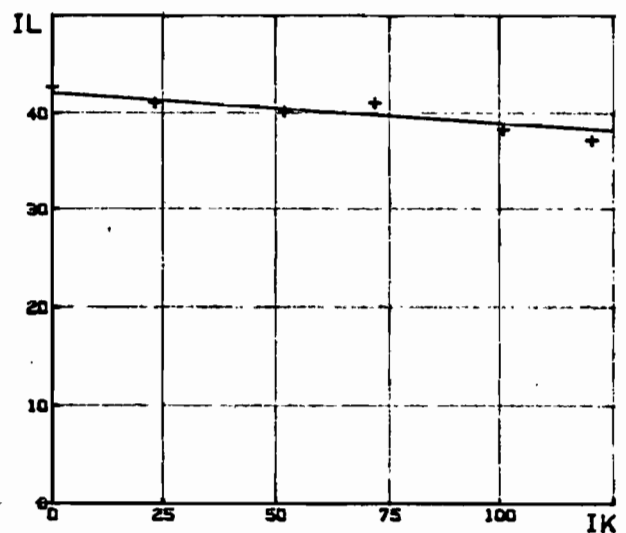
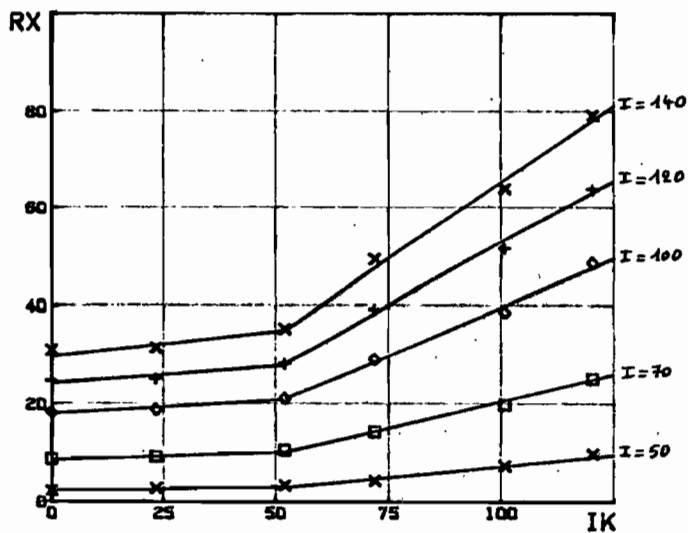
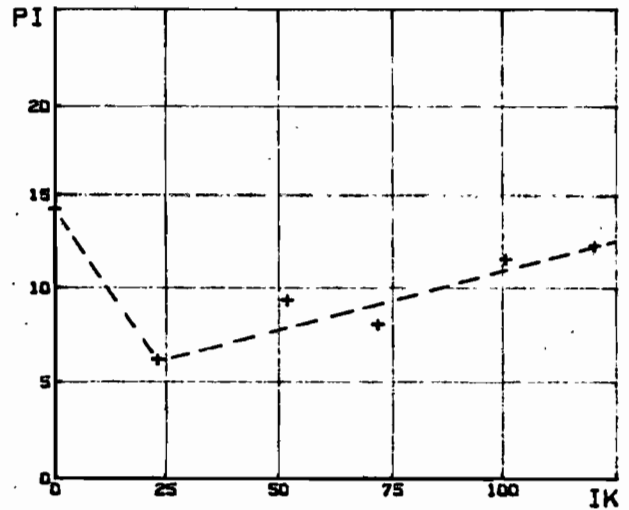
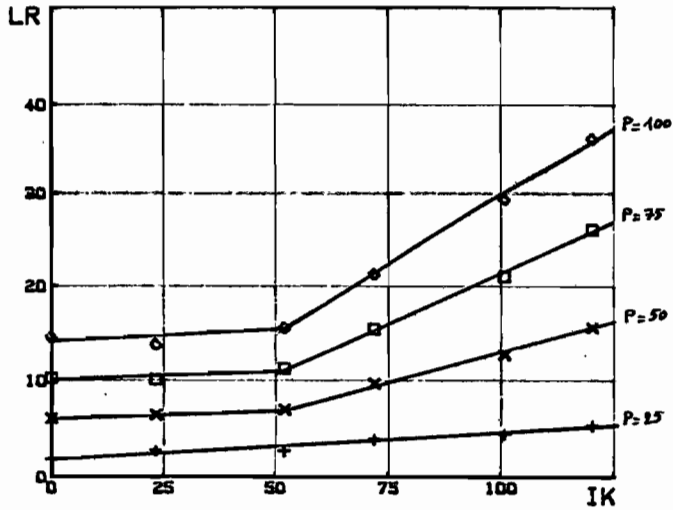


### graphiques n° 14

- lr : lame ruisselée (mm)
- pi : pluie d'imbibition (mm)
- rx : intensite de ruissellement (mm/h)
- il : intensite limite de ruissellement (mm/h)
- k : coefficient de ruissellement
- ik : indica de kohler (mm)
- p : pluie (mm)
- i : intensite de pluie (mm/h)

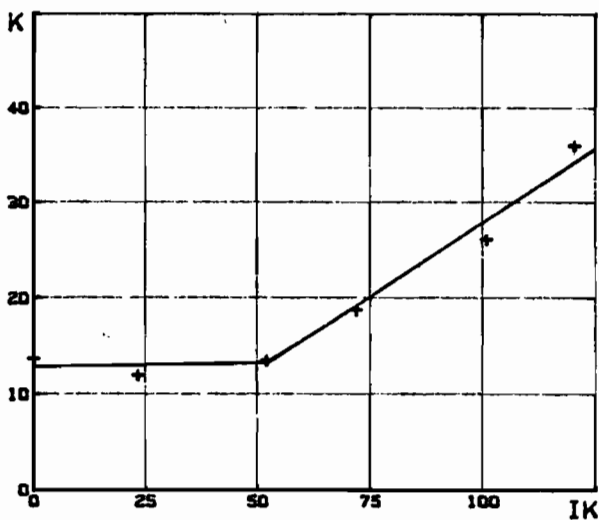
# DAYES

## SITE 4 PARCELLE 7



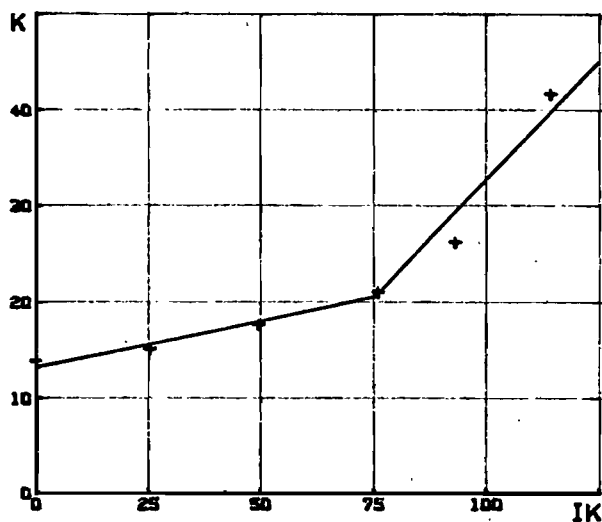
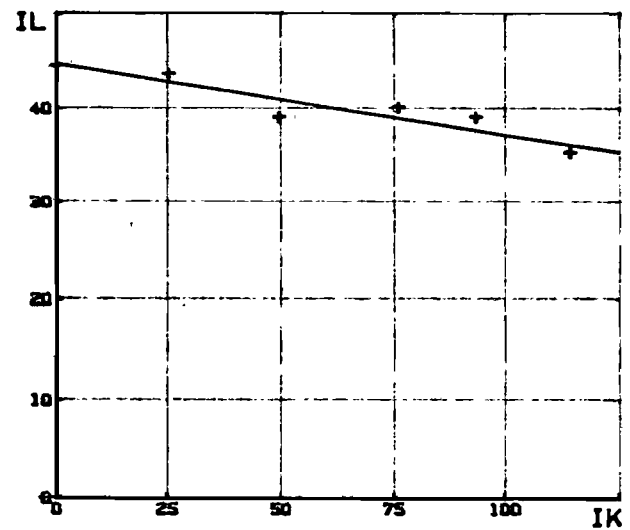
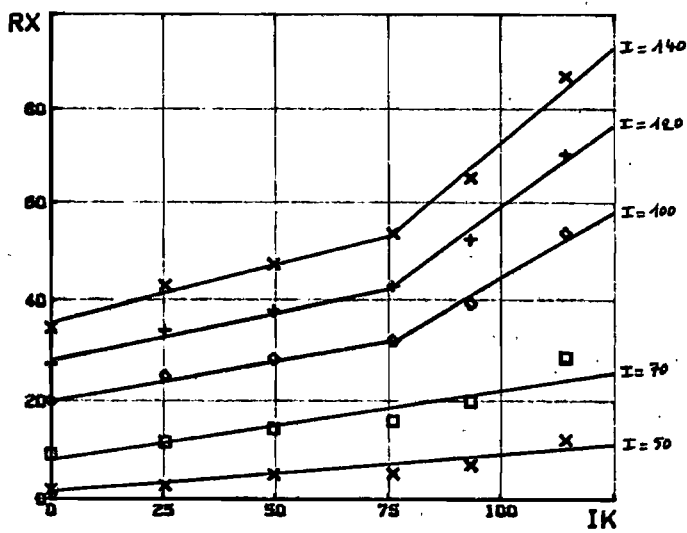
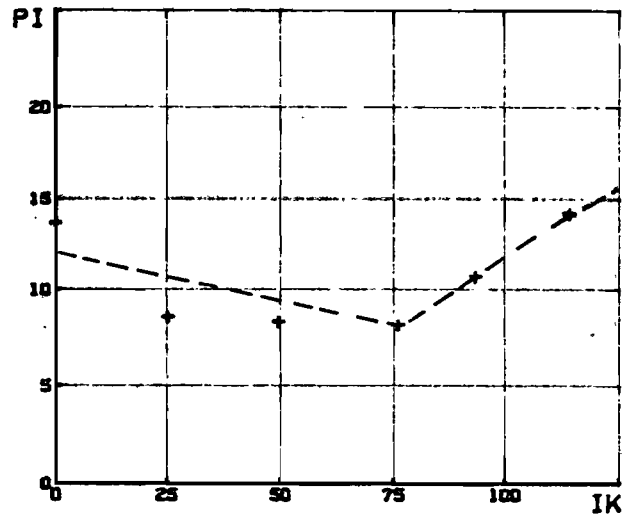
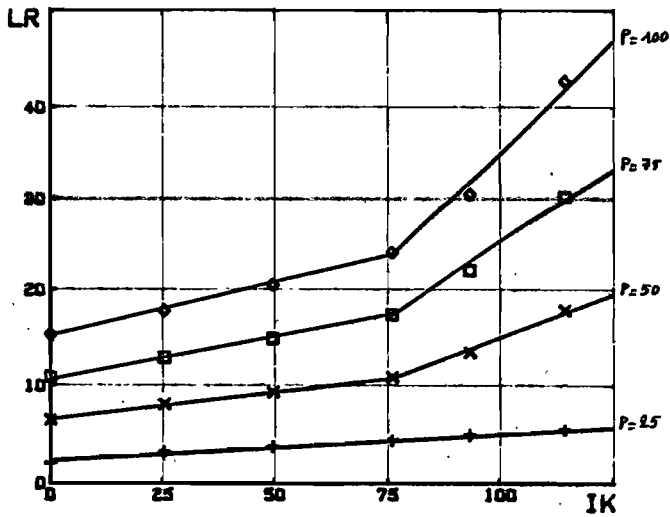
graphiques n° 15

- lr : lame ruisselée (mm)
- pi : pluie d'imbibition (mm)
- rx : intensité de ruissellement (mm/h)
- il : intensité limite de ruissellement (mm/h)
- k : coefficient de ruissellement
- ik : indice de kohler (mm)
- p : pluie (mm)
- i : intensité de pluie (mm/h)



# DAYES

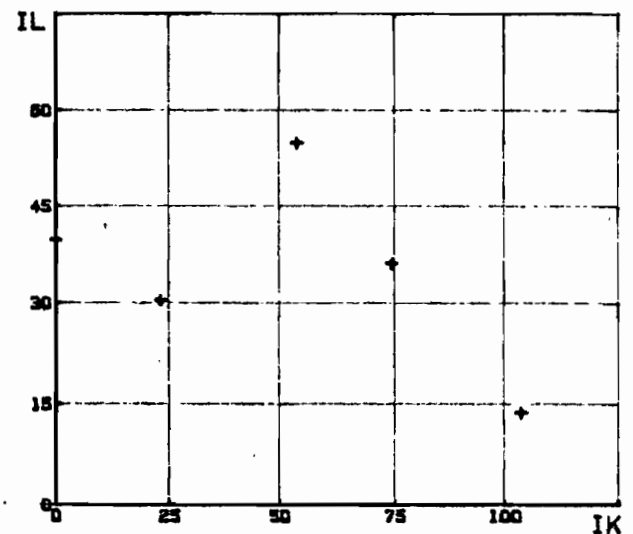
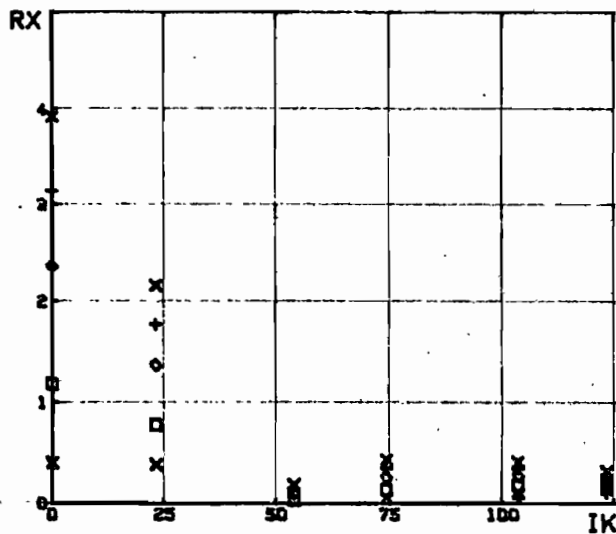
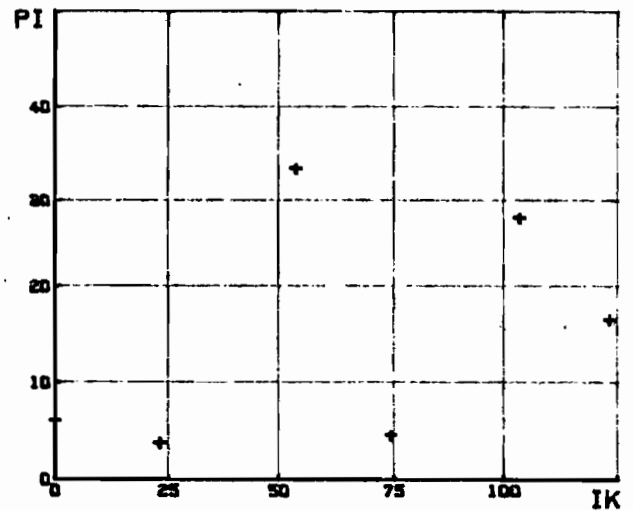
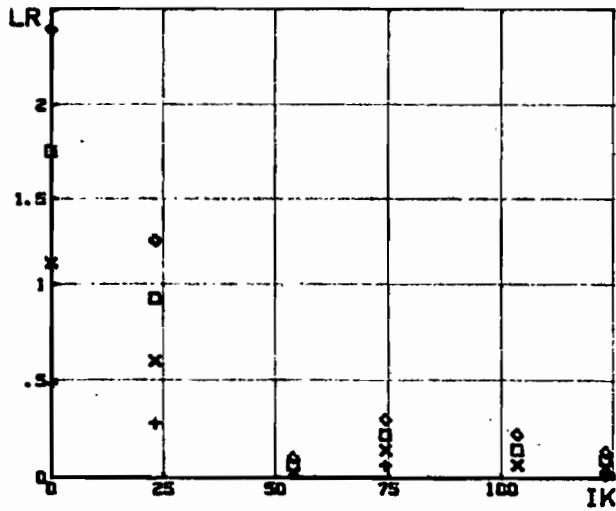
## SITE 4 PARCELLE 8



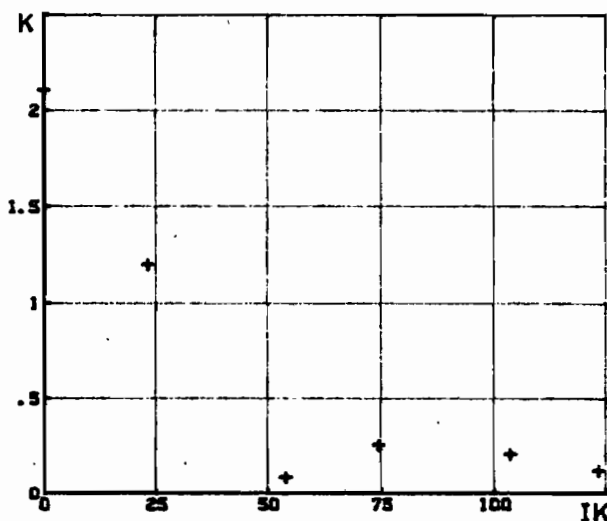
graphiques n° 16

- lr : lame ruisselée (mm)
- pi : pluie d'imbibition (mm)
- rx : intensité de ruissellement (mm/h)
- il : intensité limite de ruissellement (mm/h)
- k : coefficient de ruissellement
- ik : indice de kohler (mm)
- p : pluie (mm)
- i : intensité de pluie (mm/h)

## DAYES

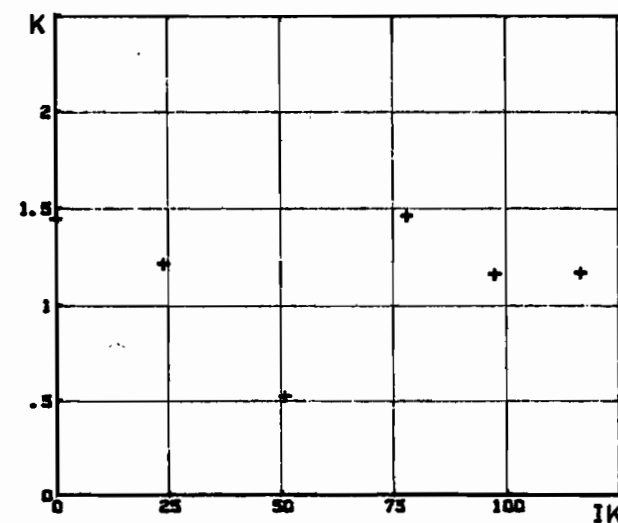
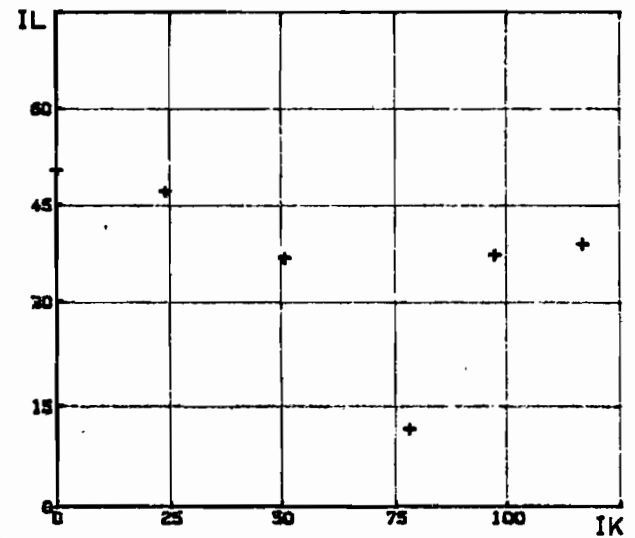
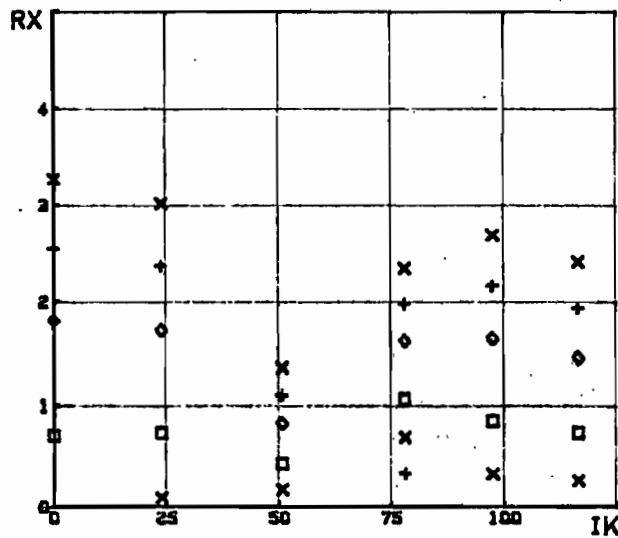
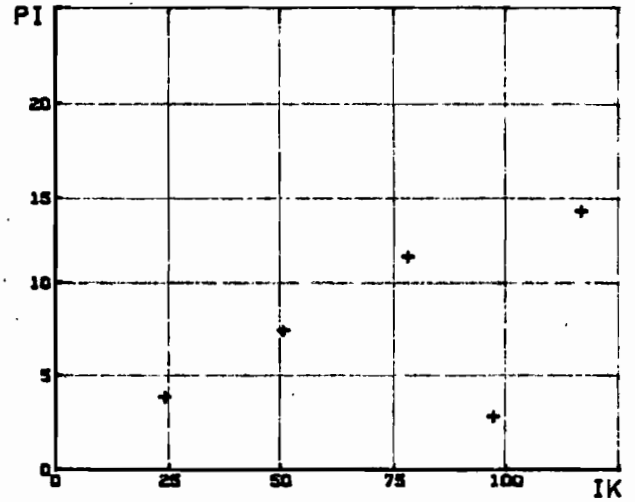
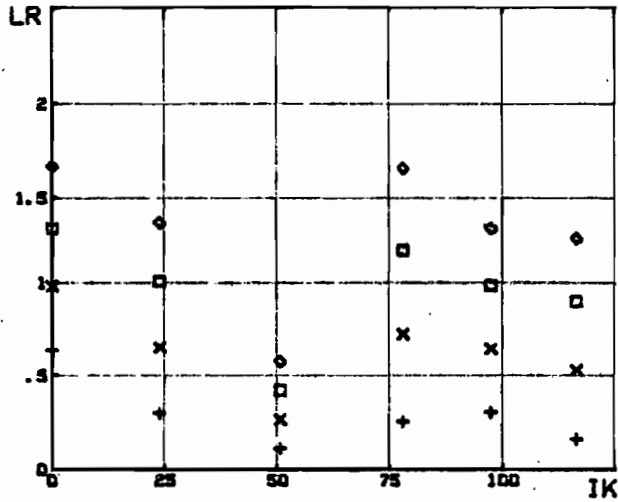
SITE 5  
PARCELLE 9graphiques n° 17

- lr : lame ruisselée (mm)  
 pi : pluie d'imbibition (mm)  
 rx : intensité de ruissellement (mm/h)  
 il : intensité limite de ruissellement (mm/h)  
 k : coefficient de ruissellement  
 ik : indice de kohler (mm)  
 p : pluie (mm)  
 i : intensité de pluie (mm/h)



# DAYES

## SITE 5 PARCELLE 10



### graphiques n° 18

- lr : lame ruisselée (mm)
- pi : pluie d'imbibition (mm)
- rx : intensité de ruissellement (mm/h)
- il : intensité limite de ruissellement (mm/h)
- k : coefficient de ruissellement
- ik : indice de kohler (mm)
- p : pluie (mm)
- i : intensité de pluie (mm/h)



tableau n° 3

Coefficients des segments de droite Lr (IK) pour le bassin de la Dayes  
 IK, P et Lr sont exprimés en mm :  $Lr = A \cdot IK + B$

Parcelle	Limites en IK	P = 25 mm		P = 50 mm		P = 75 mm		P = 100 mm	
		A	A	A	B	A	B	A	B
1		0,011	8,3	0,037	21,7	0,074	34,3	0,11	48,1
2	IK ≤ 25	0	4,0	0	11,8	0	19,8	0	27,6
	IK > 25	0	4,0	0,077	9,6	0,15	15,9	0,22	22,1
3		0,065	0,3	0,17	0,9	0,28	1,3	0,39	2,1
4	IK ≤ 50	0	0	0,001	0,1	0,002	0,2	0,002	0,3
	50 < IK ≤ 98	0	0	0,043	-2,0	0,083	-3,9	0,13	-6,0
	98 < IK	0	0	0,14	-11,7	0,40	-34,5	0,65	-57
5		0,024	0	0,085	0	0,146	0	0,21	0
6	IK ≤ 25	0,042	0	0,054	1,2	0,079	2,0	0,13	2,9
	IK > 25	0,042	0	0,16	-1,4	0,27	-2,7	0,361	-2,9
7	IK ≤ 52	0,029	1,7	0,017	6,0	0,016	10,2	0,025	14,3
	IK > 52	0,029	1,7	0,132	1,2	0,22	-0,2	0,30	0,1
8	IK ≤ 76	0,026	2,3	0,056	6,5	0,09	10,7	0,11	15,2
	IK > 76	0,026	2,3	0,18	-2,8	0,32	-7,5	0,47	-12,3
9		0	0	0	0,5	0	0,5	0	0,5
10		0	0	0	0,5	0	0,5	0	0,5

tableau n° 4

Parcelle	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
A	0,604	0,438	0,308	0,117	0,184	0,331	0,278	0,322	0,0163	0,0150
B	0,0538	0,0623	0,176	0,0702	0,103	0,189	0,0789	0,0979	-0,0107	-0,0023
C	-9,39	-10,3	-14,9	-8,06	-10,3	-20,8	-8,72	-10,4	0,171	0,0339
R <sup>2</sup>	0,971	0,933	0,753	0,611	0,722	0,798	0,855	0,845	0,751	0,748

Par la suite les volumes ruisselés fictifs seront notés : Vrsa pour la 1ère méthode de calcul et Vrsb pour la 2ème méthode.

#### b) Premières fonctions de calage

Pour caler le modèle, c'est-à-dire relier le volume ruisselé fictif au volume réel, on a sélectionné 138 crues parmi les 153 mentionnées dans le rapport (5), en éliminant celles dont les averses responsables multiples s'étalaient sur plus d'un jour (des 15 crues éliminées aucune ne figure parmi les plus fortes observées). Après calcul des indices de Kohler correspondant, à partir des relevés de pluie journalière, on a pour chacune calculé le volume ruisselé fictif Vrs, à comparer au volume réel mesuré Vr.

Remarque: ne disposant que des relevés de pluie journalière pour calculer l'indice de Kohler, on a convenu de prendre dans ce calcul un temps de 0,8 jour entre la fin d'une averse et le début de celle du lendemain, pour tenir compte de la durée non nulle des averses.

La liaison entre Vr et Vrs n'est pas très bonne pour l'échantillon retenu :

- méthode graphique : moindres carrés suivant Vr :

$$Vr = 1,47. Vrsa + 4,68$$

moindres carrés suivant Vrsa :

$$Vr = 3,25. Vrsa - 56$$

$$\text{droite moyenne : } \boxed{V_r = 2,36 \cdot V_{rsa} - 25,7} \quad (1)$$

coefficient de corrélation : 0,674

Voir le graphique n° 19.

- méthode de corrélation double : moindres carrés suivant  $V_r$  :

$$V_r = 0,916 \cdot V_{rsb} + 27,1$$

moindres carrés suivant  $V_{rsb}$  :

$$V_r = 2,02 \cdot V_{rsb} - 6,60$$

$$\text{droite moyenne : } \boxed{V_r = 1,47 \cdot V_{rsb} + 20,5} \quad (2)$$

coefficient de corrélation : 0,673

Voir le graphique n° 20.

les formules (1) et (2) constituent les premières fonctions de calage du modèle.

Remarque: le coefficient de corrélation multiple de la régression double  $V_r$  (P, IK) vaut, pour le même échantillon de crues : 0,659. Bien que faibles, les coefficients de corrélation de  $V_r$  ( $V_{rsa}$ ) et  $V_r$  ( $V_{rsb}$ ) sont quand même un peu supérieurs.

### c) Deuxièmes fonctions de calage

On a essayé de trouver une meilleure relation  $V_r$ ,  $V_{rs}$  en transformant ces variables par fonction puissance. Les coefficients de corrélation obtenus entre  $V_r^a$  et  $V_{rs}^b$  sont alors bien meilleurs, mais correspondent à un artifice de calcul. Seul un coefficient de corrélation entre  $V_r$  et une fonction de  $V_{rs}$  a un sens, or ce coefficient est peu amélioré :

- méthode graphique : moindres carrés suivant  $V_r^{0,25}$  :

$$V_r^{0,25} = 0,0138 V_{rsa} + 2,05$$

coefficient de corrélation entre :

$$V_r^{0,25} \text{ et } V_{rsa} : 0,740$$

Voir le graphique n° 21.

Inversement la corrélation entre  $V_r$  et  $(0,0138 V_{rsa} + 2,05)^4$  donne :

droite moyenne de régression :

$$\boxed{V_r = 1,79 \cdot (0,0138 V_{rsa} + 2,05)^4 - 30,9} \quad (3)$$

coefficient de corrélation : 0,679.

- méthode corrélation double : moindres carrés suivant  $V_r^{0,25}$  :

$$V_r^{0,25} = 0,207 \cdot V_{rsb}^{0,4} + 1,88$$

coefficient de corrélation entre :

$$V_r^{0,25} \text{ et } V_{rsb}^{0,4} : 0,735$$

Voir le graphique n° 22.

Inversement la corrélation entre  $V_r$  et  $(0,207 \cdot V_{rsb}^{0,4} + 1,88)^4$  donne :

droite moyenne de regression :

$$V_r = 1,92 \cdot (0,207 \cdot V_{rsb}^{0,4} + 1,88)^4 - 35,5 \quad (4)$$

coefficient de corrélation : 0,683.

les formules (3) et (4) constituent les deuxièmes fonctions de calage.

### 5 - Calcul de la crue décennale par le modèle simulateur

On procède de la même façon que pour les bassins du lac Elia. La valeur moyenne de IK lors des averses de saison des pluies a été calculée sur la période mai à octobre de 1964 à 1973 :

$$\overline{IK} = 12,4 \text{ mm}$$

La pluie ponctuelle décennale de 96,3 mm et le coefficient d'abattement décennal de 0,846 donnent une pluie moyenne décennale sur le bassin de :

$$P = 81,5 \text{ mm.}$$

Pour cette valeur de pluie, le volume ruisselé décennal calculé (5) par la méthode de l'hydrogramme unitaire vaut :

$$V = 447\,200 \text{ m}^3.$$

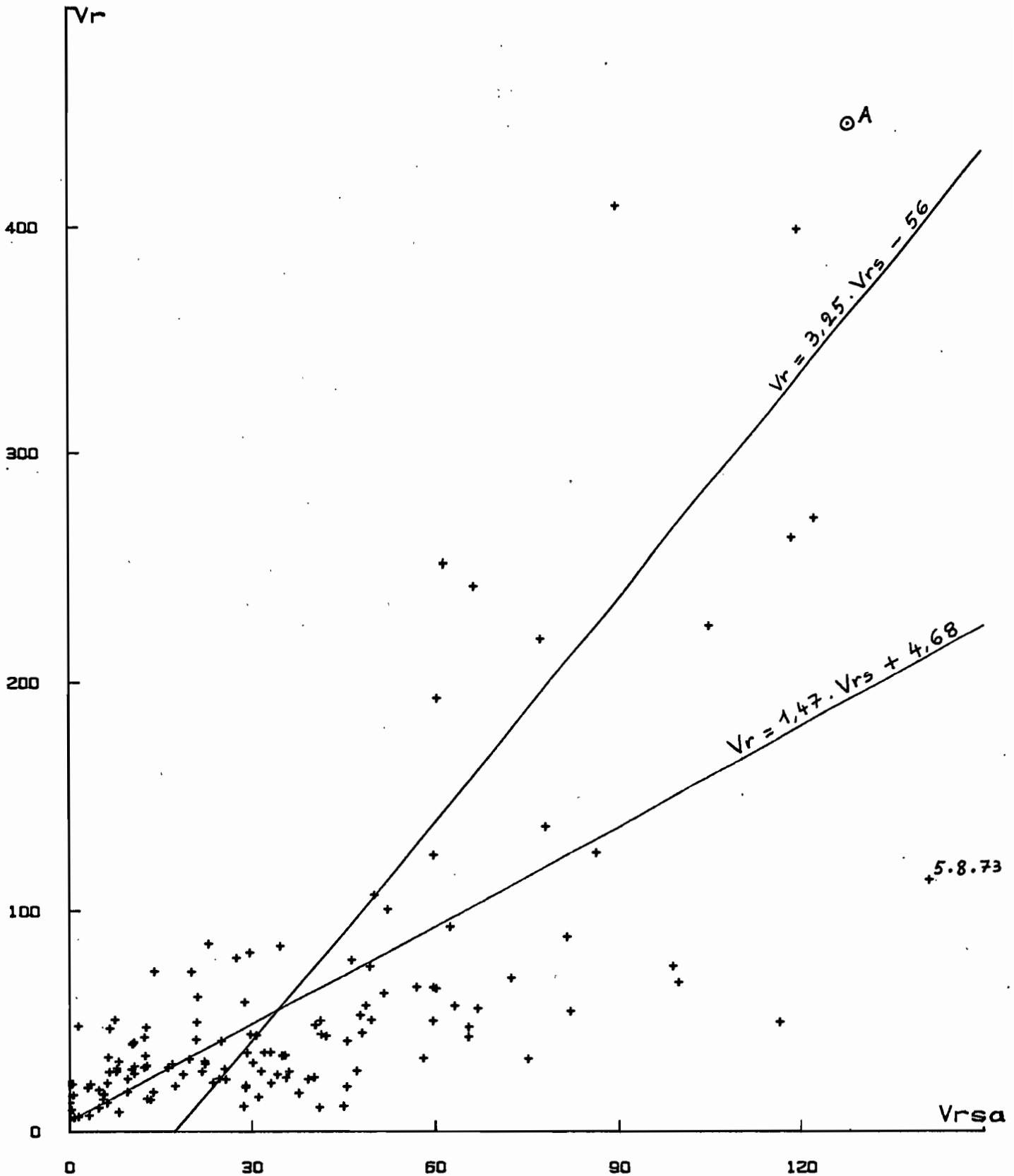
#### a) Méthode graphique

Pour ces valeurs de P et IK on obtient :  $V_{rsa} = 127\,925 \text{ m}^3$ .  
Après transformation par le calage du modèle, cette valeur donne finalement :

1er calage :  $V_r = 2,36 \cdot 127,925 - 25,7 = 276,2 \cdot 10^3 \text{ m}^3$   
soit une erreur relative de - 38 %

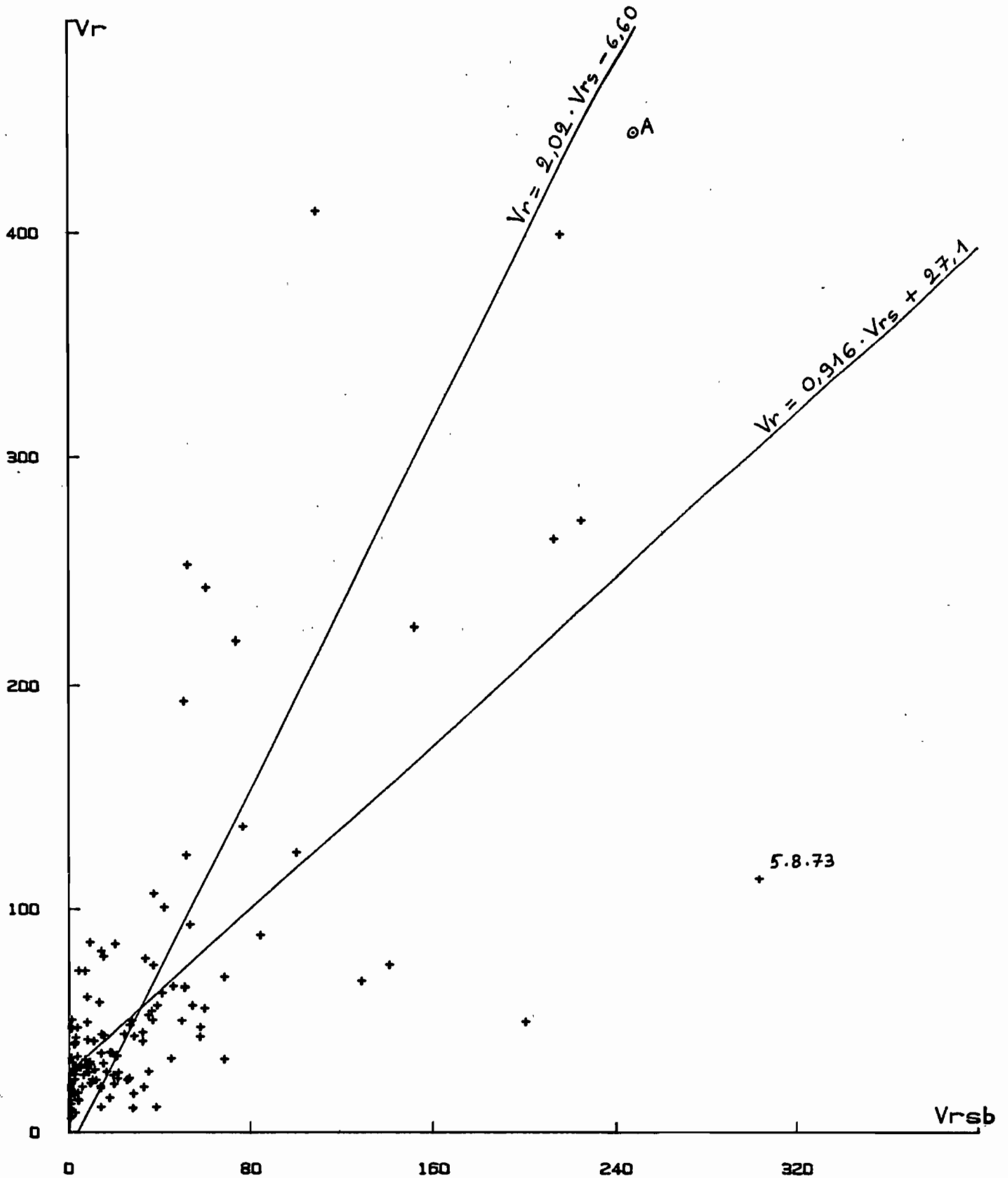
DAYES A DZOBEGAN (volumes en 1000 m<sup>3</sup>)  
methode graphique

graphique n° 19



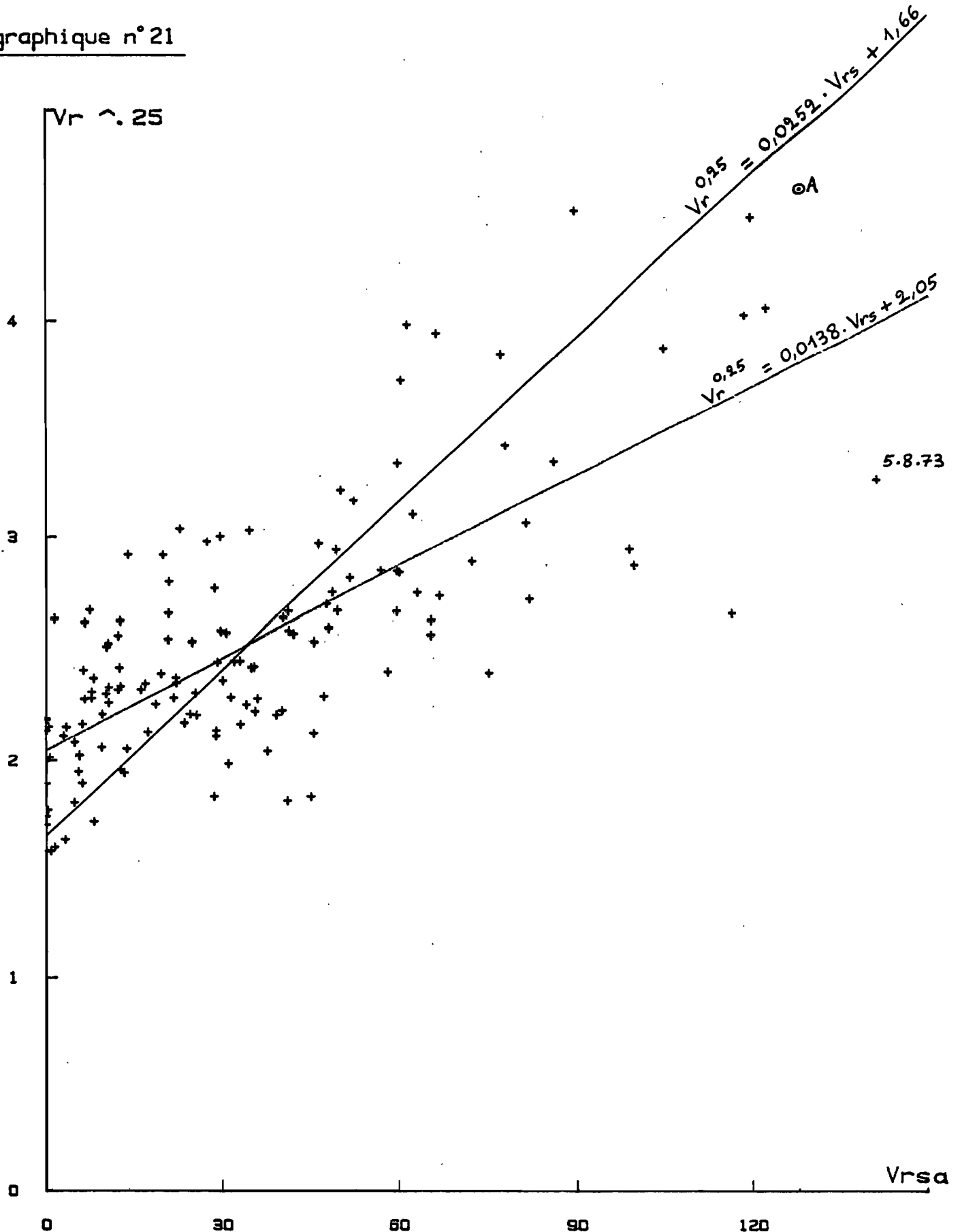
DAYES A DZOBEGAN (volumes en 1000 m<sup>3</sup>)  
 methode : correlation double

graphique n°20



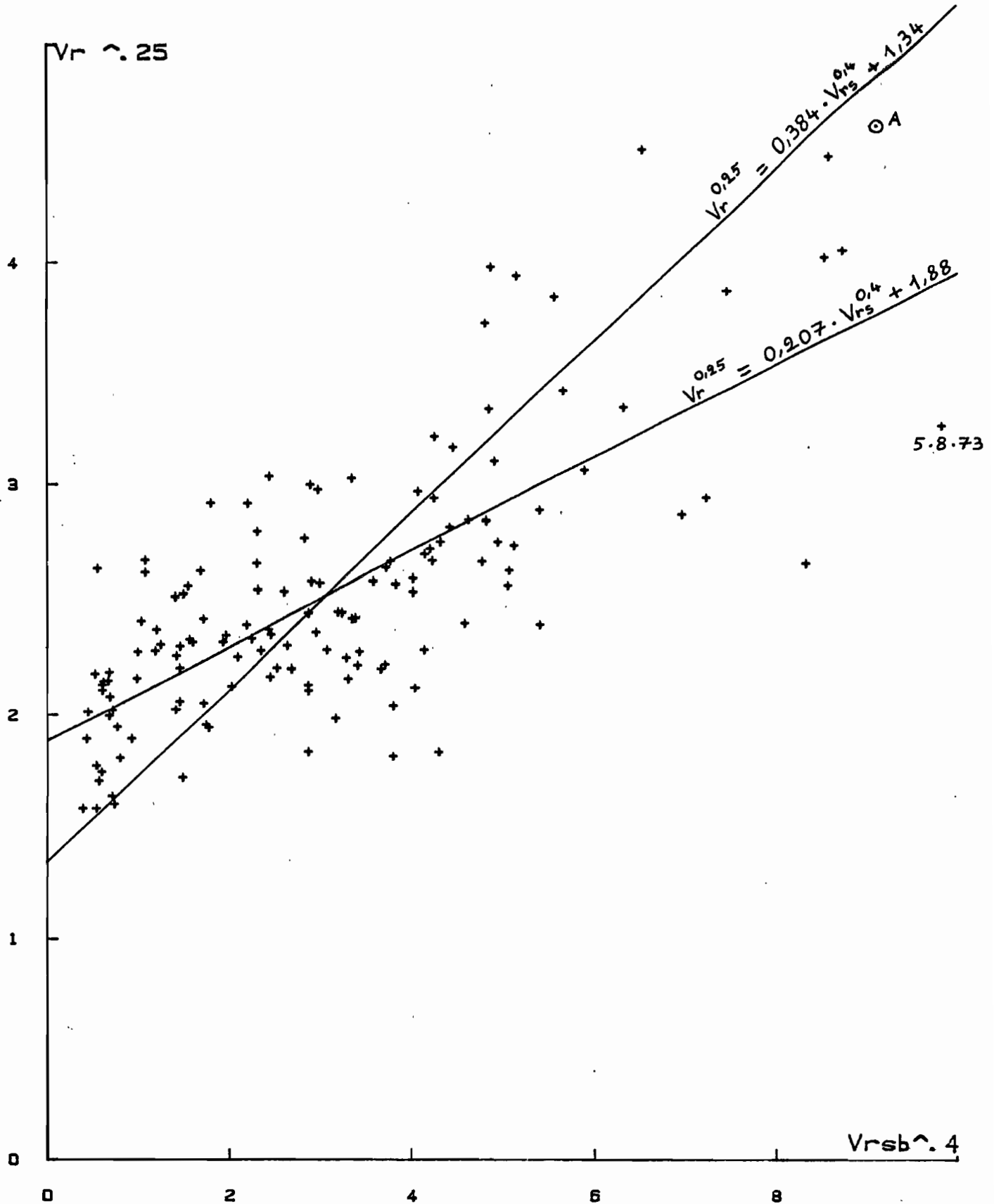
DAYES A DZOBEGAN ( $V_{rs}$  et  $V_r$  en 1000 m<sup>3</sup>)  
 methode graphique

graphique n° 21



DAYES A DZOBEGAN (Vrs et Vr en 1000 m3)  
 methode : correlation double

graphique n°22





2ème calage :  $V_r = 348,4 \cdot 10^3 \text{ m}^3$   
soit une erreur relative de - 22 %.

**b) Méthode de corrélation double**

$$V_{rsb} = 248\,025 \text{ m}^3.$$

1er calage :  $V_r = 1,47 \cdot 248,025 + 20,5 = 385,1 \cdot 10^3 \text{ m}^3$   
soit une erreur relative de - 14 %

2ème calage :  $V_r = 347,6 \cdot 10^3 \text{ m}^3$   
soit une erreur relative de - 22 %

**c) Remarques**

- Le point A figurant ( $V_r$ ,  $V_{rs}$ ) pour la crue décennale a été reporté sur les graphiques 19 à 22 et on voit qu'il est dans 3 cas sur 4 situé entre les deux droites de régression. Cependant ces droites sont toujours très écartées, du fait de la faiblesse du coefficient de corrélation. Non seulement la fonction de calage semble ne pas être très juste, d'après la reconstitution de crue décennale, mais elle est donc surtout imprécise. En effet chaque droite du faisceau situé entre les deux droites de régression n'est physiquement pas plus "mauvaise" que la moyenne des deux droites.
- Mais chose encore plus grave que l'imprécision il y a l'infidélité du calage, que l'on constate en prenant des échantillons de crues d'époques différentes.

Le calcul a été fait pour la méthode graphique, et les coefficients A et B de l'ajustement moyen  $V_r = A \cdot V_{rs} + B$  sont portés dans le tableau 5.

tableau n° 5

Fonction de calage relative à différentes époques

Date de l'échantillon	Taille de l'échantillon	Coefficient de corrélation Vr, Vrs	A	B	Vr décennal reconstitué
1964 - 1973	138	0,674	2,36	-25,7	276,2
1964 - 1966	49	0,790	2,72	-24,9	323,5
1967 - 1969	52	0,572	2,51	-28,6	292,2
1970 - 1973	37	0,739	1,61	-18,7	187,4
1964 - 1965	26	0,542	2,22	-21,7	262,3
1966 - 1967	36	0,843	2,79	-22,8	333,6
1968 - 1969	39	0,589	2,65	-31,3	307,6
1972 - 1973	28	0,798	1,74	-19,3	202,7

## d) Conclusion

Compte tenu de ce qui précède, on peut affirmer que la méthode utilisée ici, ne permettrait pas d'estimer le volume de crue décennal de la Dayes à Dzogbégan à partir des seuls résultats de simulation de pluie et d'une campagne classique de saison des pluies.

A cela on peut avancer quelques raisons possibles :

- 1- Le découpage en unités de sols tel qu'il a été fait, ne correspond pas à la réalité des aptitudes au ruissellement des différents terrains.
- 2- Les parcelles testées ne sont pas représentatives des unités de sol, soit à cause d'un emplacement non judicieux (difficile à apprécier), soit à cause de mauvaises conditions de mesures. A ce sujet il faut signaler que deux trous de souris et un nid de fourmis sont apparus sur la parcelle 4 (79 % du bassin) entre les 2ème et 3ème pluies.

3- Pour un bassin donné, le modèle simulateur "oublie" des paramètres importants comme la répartition spatiale et temporelle des intensités de pluie, qui interviennent beaucoup dans l'importance des crues. Pour illustrer cela on peut prendre l'exemple de la crue du 5.8.73 avec  $V_r = 114. 10^3 \text{ m}^3$ ,  $V_{rsa} = 141. 10^3 \text{ m}^3$  et  $V_{rsb} = 303. 10^3 \text{ m}^3$ , qui est signalée sur les graphiques 19 à 22.

Cette crue a été provoquée par une averse forte mais d'intensité faible et de durée exceptionnellement longue. Le ruissellement a été de ce fait relativement faible et le point correspondant en axe  $V_r$ ,  $V_{rs}$  est très excentré par rapport au reste de l'échantillon.

### III. REMARQUES GENERALES SUR L'UTILISATION DU MINISIMULATEUR

#### 1 - Le mode opératoire

##### a) L'implantation des sites expérimentaux

L'établissement de la carte des unités de sol relative à leur capacité de ruissellement, est du ressort des spécialistes pédologues. Il n'est donc pas ici question de mettre en doute ce travail, qui aux yeux du profane semble pourtant si délicat à mener à partir des observations de surface sur un maillage de points plus ou moins serré. Simplement on pourrait recommander de connaître exactement cette carte avant les expérimentations, de façon à éviter d'avoir comme sur le bassin de la Dayes, une parcelle représentant à elle seule un énorme pourcentage de surface du bassin. En effet, une unité de surface peut être considérée comme homogène à l'échelle d'une photo aérienne ou même de carrés de quelques centaines de mètres de côté, mais à mesure que l'échelle se fait plus fine, l'inhomogénéité se fait plus grande. A la limite le gravier en surface d'une unité de sol peut être complètement différent à tous points de vue, de son gravier voisin. La parcelle de 1 mètre carré semble déjà bien petite et on court un risque non négligeable de l'implanter en plein sur une inhomogénéité locale, pas forcément décelable à priori. En s'imposant par exemple qu'aucune parcelle ne représente plus de 10 % du bassin, on limite le risque qu'un nid de fourmis ou une grosse pierre à 10 cm sous la surface viennent influencer de façon catastrophique les résultats relatifs à l'ensemble du bassin.

Quitte à passer plus de temps sur le terrain, il serait donc souhaitable d'implanter plusieurs sites de mesures sur les unités de sol de très grande surface.

##### b) Les intensités de pluie

Pour des raisons logistiques, les pluies simulées sont relativement courtes, en regard de leurs hauteurs. Ceci fait que les courbes intensité-durée correspondantes se trouvent bien au-dessus

des courbes moyennes décrivant les averses naturelles de même hauteur (graphique n° 23). De même une succession d'averses aussi fortes en un temps si court n'est pas très réaliste. Mais tout cela n'est absolument pas grave, à la condition qu'on se fixe des règles très précises sur l'élaboration des hyétogrammes simulés. En effet, si on veut pouvoir comparer des résultats entre plusieurs bassins, il faut que ceux-ci dépendent le moins possible des personnes qui les ont obtenus. Or si on ne se fixe pas de règle très stricte, deux personnes différentes pourront élaborer des hyétogrammes tout aussi bons, mais différents, qui risquent de ne pas donner les mêmes résultats.

### c) Les hauteurs de pluie

On rappelle que pour l'exploitation des résultats on calcule la régression linéaire entre  $L_r$  lame ruissellée et  $P$  pluie, à partir des hydrogrammes  $L_r(P)$ . On assimile ensuite les valeurs  $L_r(P)$  obtenues aux lames ruissellées résultant d'une pluie  $P$ . On se rend bien compte qu'il y a là un inconvénient puisque cela revient par exemple à assimiler une pluie de 20 mm à la tranche de pluie simulée correspondant à cette hauteur - soit pour les averses simulées pour la Dayes la succession d'intensités suivante : 30 mm/H pendant 10 mn, 50 mm/H pendant 10 mn et 140 mm/H pendant 2 mn 51 s, ce qui est peu réaliste. Cependant cet inconvénient est difficile à éviter.

Par contre il est un autre inconvénient qui réside dans l'extrapolation des régressions  $L_r(P)$  relatives aux averses annuelles jusqu'à la hauteur de pluie décennale. Car alors pour 4 averses sur 6, la lame ruissellée résultant de la hauteur de pluie décennale n'est connue qu'avec une forte incertitude. Cet inconvénient pourrait être évité si on ne provoquait que des averses décennales, quitte à n'en faire que 5 au lieu de 6 si cela causait des problèmes de temps ou d'approvisionnement en eau.

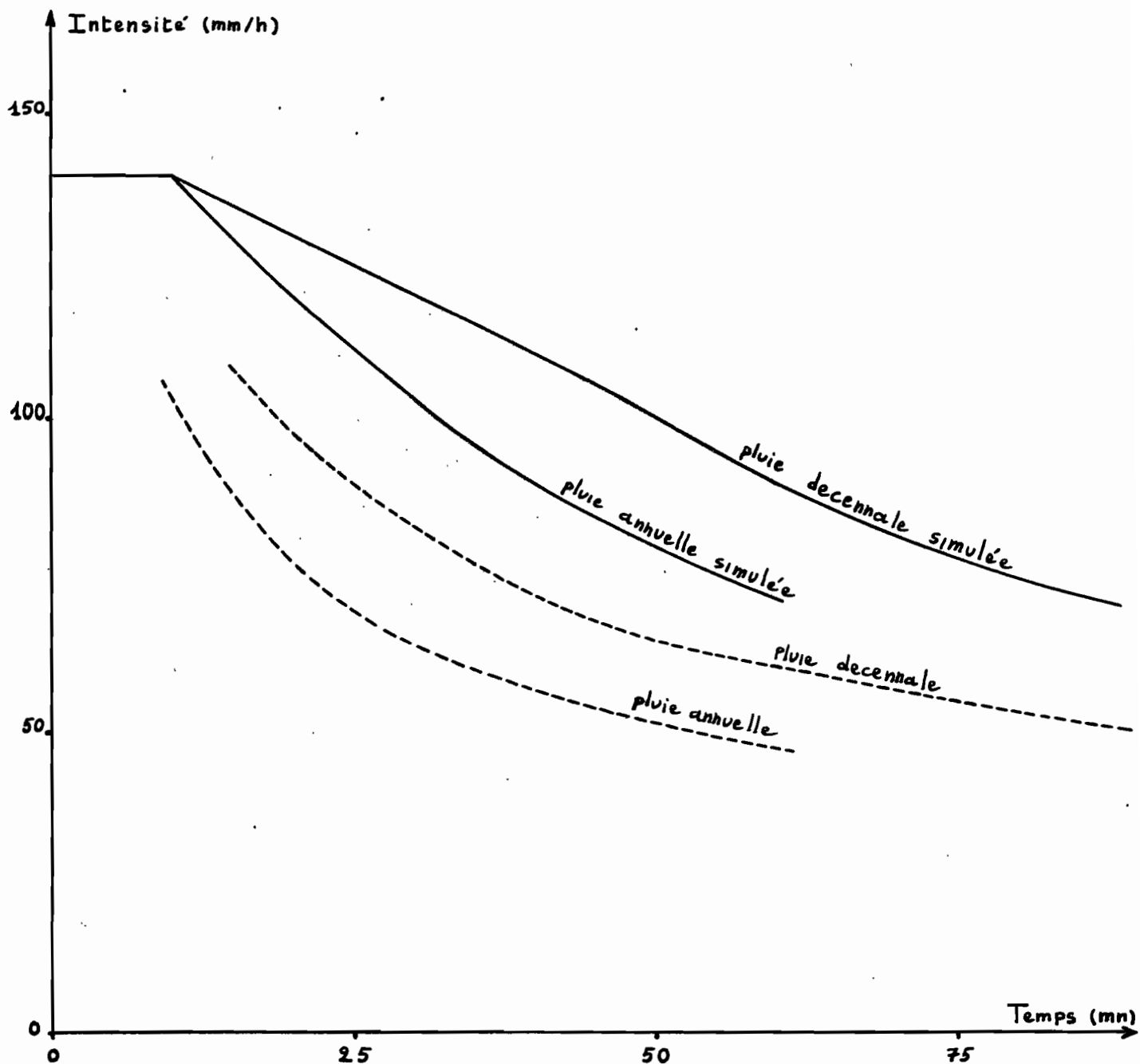
## 2 - La signification des mesures

Le calcul qui suit est une tentative pour évaluer la correction qu'il faudrait apporter aux résultats de la simulation, compte tenu du fait que la parcelle testée ne reçoit pas de ruissel-

graphique n° 23

courbes intensite duree relatives aux pluies  
simulees et courbes moyennes relatives aux  
averses reelles de memes hauteurs

d'apres Brunet Moret : etude generale des  
averses exceptionnelles en Afrique de l'ouest  
Republique du Dahomey - ORSTOM - CIEH



lement de l'amont, contrairement à ce qui se passe dans la réalité. On considère pour cela une pluie d'intensité constante. On fait l'hypothèse que la formule empirique suivante, obtenue à partir des résultats de pluie simulée sur parcelles de 10 mètres de long (12), est applicable aux parcelles de 1 mètre de long :

$$R = K (I - I_1 (0.)) \text{ avec}$$

R	: intensité de ruissellement équilibrée
I	: intensité de pluie
I <sub>1</sub>	: intensité limite de ruissellement, ne dépendant que de la parcelle et de son état d'humectation initial
K	: constante, caractéristique de la parcelle, inférieure ou égale à 1.

On peut considérer l'intensité de ruissellement mesurée sous pluie simulée, comme celle qu'on mesurerait sur un même terrain, à 1 mètre en aval d'une ligne de crête, sous une pluie de même intensité. Par contre, les terrains plus en aval, recevant le ruissellement de l'amont, ne peuvent plus être comparés directement à la parcelle expérimentale. Il faut pour cela imaginer une suite de parcelles d'amont en aval, communicantes entre elles : chaque parcelle envoie son ruissellement à la parcelle directement en aval. Si on fait en outre l'hypothèse (très simplificatrice) que le ruissellement se fait en nappe, et qu'un apport en ruissellement provoque le même effet qu'un apport en pluie équivalent, on peut écrire :

$$R_j = K.(I + R_{j-1}) - K.I_1 \text{ avec}$$

R <sub>j</sub>	intensité ruisselée sortant de la parcelle j
R <sub>j-1</sub>	intensité ruisselée sortant de la parcelle j-1 située à l'amont immédiat de la parcelle j

Si la parcelle initiale (juste en haut de pente) porte le numéro 1 alors :

$$R_1 = K.(I + R_0) - K.I_1 = K.I - K.I_1$$

Par récurrence on obtient :

$$R_j = I.(K + K^2 + \dots + K^j) - K.I_1 (1 + K + \dots + K^{j-1})$$

$$\Rightarrow R_{j+1} = K.(I + I.(K + K^2 + \dots + K^j) - K.I_1 (1 + K + \dots + K^{j-1})) - K.I_1$$

$$= I.(K + K^2 + \dots + K^{j+1}) - K.I_1 (1 + K + \dots + K^j)$$

La relation étant vérifiée pour le rang 1, elle est donc vérifiée à tous les rangs. Pour  $j$  suffisamment grand, du fait que  $K$  est inférieur à 1 on peut faire l'approximation suivante :

$$1 + K + \dots + K^j \approx \left( \frac{1}{1-K} \right)$$

$$\Rightarrow R_j = I \left( \frac{1}{1-K} - 1 \right) - K \cdot I_1 \left( \frac{1}{1-K} \right)$$

$$\Rightarrow \boxed{R_j = \frac{K(I - I_1)}{1-K}}$$

- Remarque : Puisque l'intensité de ruissellement converge, l'intensité d'infiltration  $F$  qui vérifie :  $F_j = I + R_{j-1} - R_j$  converge vers  $I$ .
- Remarque : la convergence de la série  $1 + K + \dots + K$  est d'autant plus rapide que  $K$  est petit :

$$\text{pour } K = 0,25 \quad \left| \begin{array}{l} \frac{1}{1-K} = 1,33 \\ 1 + K + K^2 + K^3 = 1,328 \end{array} \right.$$

$$\text{pour } K = 0,75 \quad \left| \begin{array}{l} \frac{1}{1-K} = 4 \\ 1 + K + K^2 + K^3 = 2,73 \\ 1 + K + \dots + K^{10} = 3,83 \end{array} \right.$$

Pour schématiser, on pourra admettre que la convergence est toujours quasiment atteinte après 15 parcelles successives.

Pour une parcelle  $j$ , la part d'intensité ruisselée due à l'apport en pluie, qu'on notera  $Q_j$ , tend donc rapidement vers :

$$\begin{aligned} Q_j &= R_j \cdot \frac{I}{I + R_{j-1}} = K \cdot \frac{(I - I_1)}{1-K} \cdot \frac{I}{I + K \cdot \frac{(I - I_1)}{1-K}} \\ &= \frac{K \cdot I \cdot (I - I_1)}{I - K \cdot I_1} \end{aligned}$$

Or pour la parcelle 1 on a :  $Q_1 = R_1 = K \cdot (I - I_1)$

$$\Rightarrow \boxed{Q_j = \frac{I \cdot R_1}{I - K \cdot I_1}}$$



Donc pour estimer le volume de crue par la somme des lames ruissellées relatives à toutes les portions de surface du bassin, il faudrait multiplier les lames ruissellées obtenues sous pluie simulée, par le facteur  $\frac{I}{I - K.I_1}$ , ceci dans le cas d'une intensité de pluie constante.

Sinon on sous-estime d'autant plus le volume de crue que le produit  $K.I_1$  est grand et que l'intensité  $I$  est peu supérieure à  $I_1$ .

Bien sur ce résultat a été obtenu en faisant de grosses hypothèses simplificatrices (ruissellement en nappe et apport en ruissellement de même effet qu'apport en pluie) et ne peut être pris au pied de la lettre. Cependant on peut quand même s'attendre à une sous-estimation du ruissellement par la simulation de pluie, dont on pourrait évaluer l'importance expérimentalement en réinjectant à l'amont de la parcelle le ruissellement aval.

### 3 - La reconstitution des volumes de crue par le modèle simulateur

La tendance actuelle de ce modèle est de ne faire intervenir que la pluie  $P$  et l'indice de Kohler  $IK$  pour la reconstitution des crues. Dans certains cas on fait aussi intervenir le temps par une séparation du temps en deux époques de l'année (avant et après la pousse de l'herbe).

A la base du modèle se trouvent les relations  $L_r(P, IK)$  donnant les lames ruissellées obtenues sous pluie simulée sur les différentes parcelles. En gros, trois méthodes sont utilisées pour paramétrer ces lois, par parcelle :

1- régression double :

$$L_r = A.P + B. IK + C \quad \text{avec } A, B, C \text{ constantes}$$

2- méthode graphique :

$$\text{pour } IK \text{ constant : } L_r = aP + b \quad \text{avec } a \text{ et } b \text{ constantes}$$

pour  $P$  constant : on fait un ajustement en segments de droites, qu'on peut assimiler en première approximation à un polynôme du 2ème degré en  $IK$  :

$$L_r = c IK^2 + d IK + e \quad \text{avec } c, d, e \text{ constantes.}$$

Soit finalement :  $L_r = A \cdot IK^2 \cdot P + B \cdot IK^2 + C \cdot IK \cdot P + D \cdot IK + E \cdot P + F$   
avec A, B, C, D, E, F constantes.

3- par méthode graphique améliorée :

$$L_r = a \cdot P + b \cdot IK + c \cdot IK \cdot P + d$$

avec a, b, c, d fonctions en escalier de P, qu'on pourra en première approximation assimiler à des fonctions linéaires :  $\alpha \cdot P + \beta$ .

$$\text{Soit finalement : } L_r = A \cdot P^2 \cdot IK + B \cdot P^2 + C \cdot P \cdot IK + D \cdot P + E \cdot IK + F$$

Quelque soit la méthode employée, le modèle calcule toujours le volume de crue reconstitué par :  $V_{rs} = \sum \max(0 ; L_r - S)$ . La sommation est faite sur les unités de surface ( $\leftrightarrow$  parcelles). Autrement dit selon la méthode employée on obtient :

$$V_{rs} = A' \cdot P + B' \cdot IK + C'$$

ou bien

$$V_{rs} = A' \cdot IK^2 \cdot P + B' \cdot IK^2 + C' \cdot IK \cdot P + D' \cdot IK + E' \cdot P + F'$$

ou bien

$$V_{rs} = A' \cdot P^2 \cdot IK + B' \cdot P^2 + C' \cdot IK \cdot P + D' \cdot IK + E' \cdot P + F'$$

avec A', B', C', D', E' fonctions en escalier de P et de IK, croissantes, qu'on pourra en première approximation assimiler à des polynômes du premier degré en P et IK :  $\alpha \cdot P + \beta \cdot IK + \gamma$ .

Finalement, selon la méthode employée, le volume ruisselé peut être approximativement formulé de la façon suivante :

$$a \cdot P^2 + b \cdot P \cdot IK + c \cdot IK^2 + d \cdot P + e \cdot IK + f$$

ou bien

$$a \cdot P^2 \cdot IK^2 + b \cdot P \cdot IK^3 + c \cdot P^2 \cdot IK + d \cdot P \cdot IK^2 + e \cdot IK^3 + f \cdot P^2 + g \cdot P \cdot IK + h \cdot IK^2 + i \cdot P + j \cdot IK + k$$

ou bien

$$a \cdot P^2 \cdot IK^2 + b \cdot P^3 \cdot IK + c \cdot P \cdot IK^2 + d \cdot IK \cdot P^2 + e \cdot P^3 + f \cdot IK^2 + g \cdot P \cdot IK + h \cdot P^2 + i \cdot IK + j \cdot P + k$$

Les coefficients a, b, c, etc... sont des constantes dont les valeurs résultent des expérimentations de pluie simulée.

Pour pouvoir ainsi expliciter le volume reconstitué  $V_{rs}$  en fonction de P et IK on a certes fait des approximations, mais de toute façon on retiendra qu'il est strictement de la forme :  $V_{rs} = f$

(P, IK), f étant une fonction assimilable en première approche à un polynôme.

Jusqu'à ce niveau (le calcul de Vrs), le modèle simulateur est donc du type déterministe. La fonction f (P, IK), et donc les coefficients a, b, c, etc... du polynôme qui l'approche, ont une signification physique. Ceci est sans conteste un avantage sur les modèles purement statistiques généralement mis en oeuvre dans les études hydrologiques classiques de bassins versants, qui utilisent souvent la méthode des déviations résiduelles.

Malheureusement il s'avère que le volume reconstitué par le modèle simulateur ne peut pas être directement considéré comme volume ruisselé, et qu'un calage statistique avec des valeurs mesurées Vr est indispensable. Ce calage varie en outre d'un bassin à l'autre.

Notre modèle perd ainsi une grande partie de son avantage sur les modèles purement statistiques, qui résidait dans son sens physique.

D'autre part si on suppose correcte la formulation polynômiale de Vrs indiquée plus haut, on est mathématiquement sûr d'obtenir un meilleur ajustement par simple calcul de corrélation multiple entre Vr et ( $P^2$ , P. IK, etc...).

La conclusion est donc qu'à partir d'un échantillon de crues mesurées en saison des pluies (et de toute façon nécessaire au calage du modèle simulateur) on peut trouver un modèle statistique de reconstitution des crues meilleur que le modèle simulateur.

L'extrapolation vers les fortes valeurs de P d'un tel modèle n'est par ailleurs pas plus criticable que celle du modèle simulateur (dont on a vu que la signification physique est très émoussée par le calage statistique).

Même dans le cas où le modèle simulateur fait intervenir une séparation du temps en deux époques de l'année, on est sûr d'obtenir un meilleur résultat en calculant la régression multiple relative à chaque sous échantillon, du moment que leur taille est suffisamment grande pour permettre ce calcul.

Bien sûr, pour aboutir à cette conclusion on a fait une approximation importante (assimilation de fonction en escalier à fonction polynôme) pour faciliter la formulation mathématique. Mais le résultat ne devrait pas en être très affecté, puisque dans le cas d'un volume "reconstitué simulateur" non aussi facilement explicitable que par fonction polynôme, on peut prévoir qu'il existe aussi un meilleur ajustement statistique à partir d'une fonction analytique de P et IK.

Finalement, je propose de tester l'efficacité du modèle simulateur, en calculant pour chaque bassin étudié la régression multiple entre Vr et ( $P^2$ , P, IK,  $IK^2$ , P, IK) sur l'échantillon de crues utilisé pour le calage, qui donnera un volume reconstitué Vr'. Si l'échantillon est faible, on diminuera le nombre de prévisseur à 3 ou 4, en supprimant ceux ou celui dont le coefficient de corrélation partielle est faible. Si l'échantillon est très grand on pourra par contre se permettre de rajouter des prévisseurs ( $P^2$ .IK, P.IK<sup>2</sup>, etc..). On comparera ensuite le coefficient de corrélation multiple obtenu au coefficient de corrélation simple Vr, Vrs obtenu par le modèle simulateur. S'il est supérieur, comme on devrait s'y attendre d'après ce qui précède, et si l'allure de la liaison Vr, Vr' n'est pas "pathologique", c'est que l'utilisation des résultats de simulation de pluie n'a pas été efficace.

### Exemple

L'échantillon de 138 crues utilisées pour le calage du modèle simulateur pour la Dayes, donne en régression multiple :

$$Vr' = -1,23.P - 1,46.IK + 0,109 P.IK + 0,029.P^2 - 0,009.IK^2 + 35,4$$

Le coefficient de corrélation multiple (c'est-à-dire le coefficient de corrélation simple entre Vr et Vr') vaut : 0,734.

La forte interdépendance de certains prévisseurs pouvant entraîner une certaine instabilité des coefficients de régression, on peut se limiter par exemple à 3 prévisseurs et on obtient alors :

$$Vr'' = 1,28.P - 1,59.IK + 0,096 P.IK - 0,941$$

coefficient de corrélation multiple : 0,714

On peut même améliorer ce coefficient de corrélation en rendant nulles les valeurs négatives de Vr'' :

$$Vr''' = \max (0, Vr'')$$

coefficient de corrélation simple entre  $Vr'''$  et  $Vr$  : 0,717

La régression linéaire entre  $Vr$  et  $Vr'''$  est :

$$Vr = 1,03. Vr''' - 1,5 \quad (\text{moindres carrés suivant } Vr)$$

$$Vr = 2,00. Vr''' - 54,9 \quad (\text{moindres carrés suivant } Vr''')$$

$$Vr = 1,51. Vr''' - 28,2 \quad (\text{droite moyenne de régression}).$$

Voir le graphique n° 24.

On se rappelle que le coefficient de corrélation entre  $Vr$  et  $Vrs$  valait 0,674 pour la méthode graphique et 0,673 pour la méthode de corrélation double avec le modèle simulateur.

**Conclusion :** le modèle simulateur ne s'est pas montré efficace pour la Dayes, puisqu'on peut reconstituer statistiquement à partir de l'échantillon de crues utilisé pour le calage, et en se passant des résultats de la simulation, un volume ruisselé qui s'ajuste mieux au volume réel.

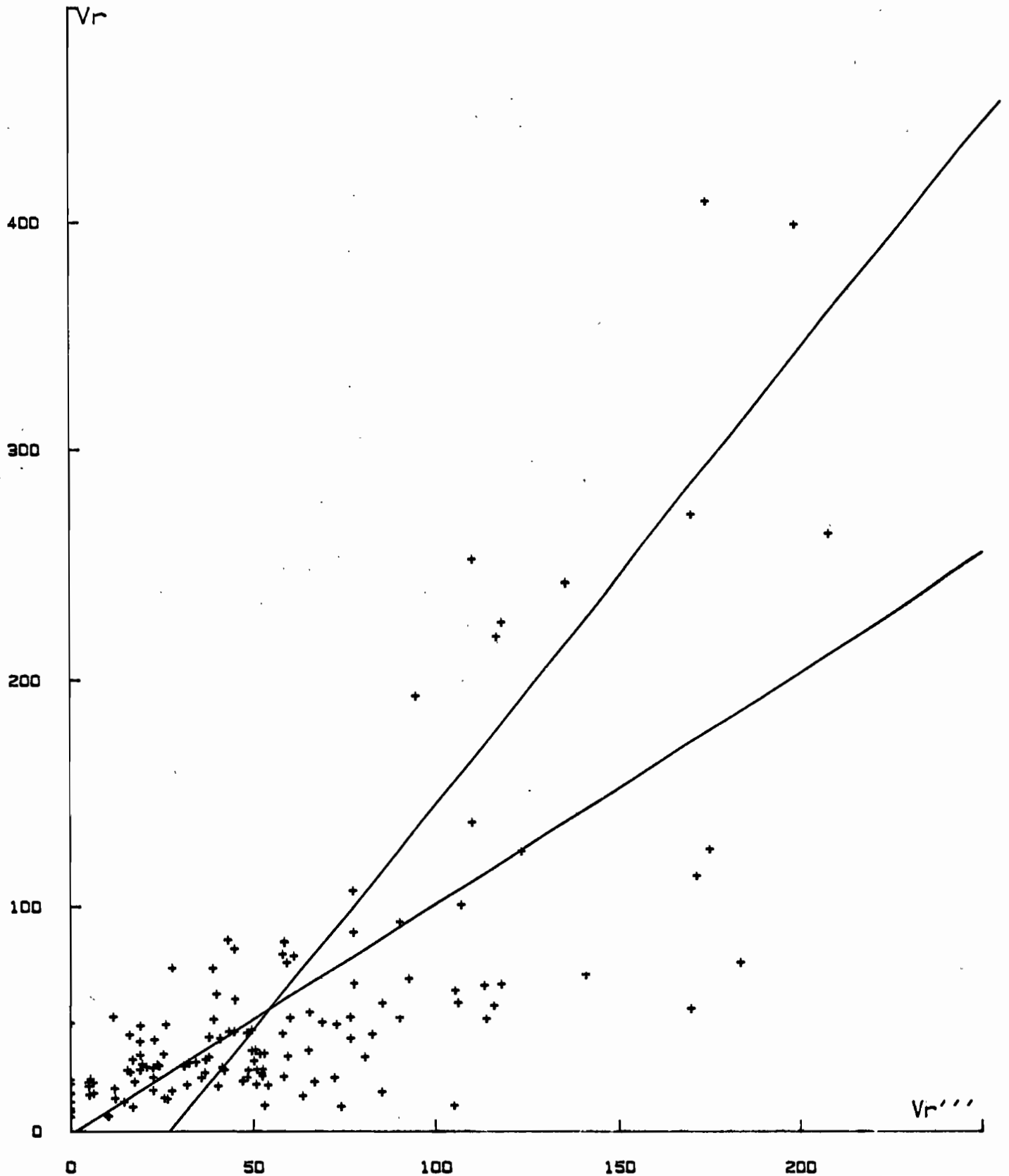
#### 4 - L'évaluation du volume de crue décennal

1ère remarque : la valeur moyenne de l'indice de Kohler utilisée pour le calcul de la crue décennale de la Dayes peut paraître très faible (12,4 mm). La raison en est qu'on l'a calculée sur l'ensemble des jours de pluie de la saison des pluies. On aurait bien sûr obtenu une valeur nettement supérieure en le calculant sur l'ensemble de tous les jours de la saison des pluies, y compris les jours sans averse. Cette valeur n'aurait cependant eu statistiquement aucun sens pour le calcul de la crue décennale, celle-ci intervenant par définition lors d'un jour de pluie.

2ème remarque : vouloir reconstituer le volume de crue décennal par le modèle simulateur, en utilisant seulement les données d'une campagne de saison des pluies, peut paraître un peu dangereux. Cela nécessitera en effet la plupart du temps d'extrapoler énormément la fonction de calage  $Vr$ ,  $Vrs$ , ceci sans justification physique. On a vu d'autre part que cette fonction de calage n'est pas constante dans le temps, car elle dépend beaucoup de certaines conditions (en particulier les intensités de pluie) non prises en compte par le modèle, relatives aux plus fortes averses de l'échantillon de calage.

## DAYES (reconstitution statistique)

$$Vr''' = \max(0; 1.28*P - 1.59*IK + 0.096*P*IK - 0.941)$$

graphique n° 24

**BIBLIOGRAPHIE**

- 1 - ALBERGEL, TOUIRI - Un nouvel outil pour estimer le ruissellement sur un petit bassin versant : le minisimulateur de pluie. Expérimentation sur le bassin de Binnde 82. ORSTOM, Centre de Ouagadougou.
- 2 - ALBERGEL, BERNARD - Calage du modèle simulateur. Préviation de la crue décennale sur le bassin versant de Binnde. ORSTOM, Ougadougou, 1984.
- 3 - ALBERGEL, BERNARD - Etude des paramètres hydrodynamiques des sols sous pluies simulées. Estimation du ruissellement sur le bassin versant de Kazanga. Ouagadougou, 1984.
- 4 - BOUCHARDEAU et al. - Etudes pédohydrologiques au Togo. Volume III. Données hydrologiques concernant la région maritime et la région des savanes. ORSTOM - FAO.
- 5 - BOURGES - Hydrologie d'un bassin représentatif des hauts plateaux du sud Togo. La Dayes à Dzogbégan (1963-1973). ORSTOM, 1979.
- 6 - CASENAVE - Le minisimulateur de pluie. Conditions d'utilisation et principes de l'interprétation des mesures - in Cahier ORSTOM, série hydrologie, vol. XIX, n° 4, 1982.
- 7 - CASENAVE, GUIGJEN, SIMON - Etude des crues décennales des petits bassins versants forestiers en Afrique Tropicale. in Cahier ORSTOM, série hydrologie, vol. XIX, n° 4, 1982.
- 8 - CASENAVE - Compte rendu de mission au Togo du 5 Octobre au 13 Octobre 1984 - ORSTOM.
- 9 - CHEVALLIER - Simulation de pluie sur deux bassins versants sahé-liens (mare d'Oursi - Haute-Volta), ORSTOM, 1982.
- 10 - FALABREGUES - Etude de ruissellement sur les bassins versants du lac Elia - ORSTOM, Lomé, 1964.
- 11 - JANEAU - Compte rendu de mission au Togo du 5 au 19 mai 1985, ORSTOM.
- 12 - LAFFORGUE - Inventaire et examen des processus élémentaires de ruissellement et d'infiltration sur parcelles. Application à une exploitation méthodique des données obtenues sous pluies simulées. in Cahier ORSTOM, série hydrologie, vol. XIX, n° 4, 1977.
- 13 - POSS, VALENTIN - Les différenciations superficielles en limite des terres de Barre et des vertisols du lac Elia (sud du Togo), ORSTOM, mars 1984.
- 14 - YORO Gballou - Carte pédologique du plateau de Dayes - ORSTOM.

## ANNEXE

Notations utilisées dans les tableaux qui suivent :

PTOT	:	pluie totale
IL	:	indice de Kohler au début de l'averse
K	:	coefficient de ruissellement (en pourcent)
A <sub>2</sub> ) ( B <sub>2</sub> )		coefficients de la régression $L_r = A_2 \cdot P + B_2$ relative aux points ultérieurs au début d'écoulement
R <sub>2</sub>	:	coefficient de corrélation correspondant
A <sub>3</sub> ) ( B <sub>3</sub> )		coefficients de la régression $R_x = A_3 I + B_3$ relative aux 6 ou 7 intensités de pluie de l'averse
R <sub>3</sub>	:	coefficient de corrélation correspondant
D	:	durée en minutes et secondes des différentes plages d'intensité de pluie
I	:	valeur en mm/H des différentes intensités de pluie
R <sub>x</sub>	:	valeur moyenne en mm/H des intensités de ruissellement en fin de plage
T	:	temps en fin de plage, compté depuis le début de l'averse
P	:	lame d'eau en mm, tombée pendant la plage d'intensité de pluie
L <sub>r</sub>	:	lame ruissellée (en mm) en fin de plage, depuis le début de l'averse.
R	:	valeur instantanée des intensités de ruissellement en fin de plage.

Le dépouillement des limnigrammes a été fait par saisie au lecteur de courbes. On notera quelques valeurs faiblement négatives de L<sub>r</sub>, R, R<sub>x</sub> qui sont dues à l'imprécision de ce dépouillement.



AVERSE 1      16/01/1985      DE 8H30MN A 10H00MN      PTOT=106.8      IK= 0.0  
 K=43.9    A2= .51    B2= -6.04    R2= .99    A3= .89    B3=-33.30    R3= .99  
 D :    30.00    10.00    10.00    10.00    10.00    10.00    10.00  
 I :    29.9    60.9    138.4    128.9    100.1    82.6    40.5  
 RX:    1.3    17.2    97.6    81.2    51.0    33.1    2.7  
 T :    10.00    20.00    30.00    40.00    50.00    60.00    70.00    80.00    90.00  
 P :    5.0    10.0    15.0    25.1    48.2    69.7    86.3    100.1    106.8  
 LR:    .0    .0    .2    2.6    17.5    31.1    40.0    46.0    47.0  
 R :    .2    .2    1.3    21.2    97.3    83.1    50.0    29.8    -3.1

AVERSE 2      19/01/1985      DE 10H40MN A 11H40MN      PTOT= 74.4      IK= 23.5  
 K=46.4    A2= .56    B2= -5.13    R2=1.00    A3= .90    B3=-31.51    R3=1.00  
 D :    10.00    10.00    10.00    10.00    10.40    9.40  
 I :    29.4    49.0    144.4    106.3    71.0    41.9  
 RX:    -.7    13.4    102.4    89.7    30.6    4.0  
 T :    10.00    20.00    30.00    40.00    50.00    60.00  
 P :    4.9    13.1    37.1    54.8    66.8    74.1  
 LR:    -.1    1.3    16.1    26.9    32.7    34.5  
 R :    -.7    14.0    127.9    59.6    30.6    3.3

AVERSE 3      20/01/1985      DE 15H10MN A 16H10MN      PTOT= 71.7      IK= 55.2  
 K=52.5    A2= .62    B2= -5.31    R2=1.00    A3=1.06    B3=-37.13    R3=1.00  
 D :    10.00    10.00    10.00    10.00    10.00    10.00  
 I :    29.1    50.3    136.5    100.3    71.8    42.0  
 RX:    .1    13.4    109.4    70.4    37.1    4.3  
 T :    10.00    20.00    30.00    40.00    50.00    60.00  
 P :    4.8    13.2    36.0    52.7    64.7    71.7  
 LR:    .1    1.6    16.9    28.9    35.7    37.5  
 R :    .1    13.4    110.8    70.4    37.1    4.0

AVERSE 4      21/01/1985      DE 17H30MN A 18H30MN      PTOT= 73.3      IK= 74.8  
 K=54.2    A2= .64    B2= -6.12    R2=1.00    A3=1.07    B3=-36.84    R3=1.00  
 D :    10.00    10.00    10.30    9.30    10.00    10.00  
 I :    31.0    52.0    141.2    101.0    70.3    42.1  
 RX:    1.1    11.6    116.5    68.0    38.3    9.9  
 T :    10.00    20.00    30.00    40.00    50.00    60.00  
 P :    5.2    13.8    37.4    54.5    66.3    73.3  
 LR:    -.1    1.1    17.3    29.8    37.0    39.5  
 R :    1.1    11.6    116.5    68.0    38.3    9.9

AVERSE 5      22/01/1985      DE 11H30MN A 12H30MN      PTOT= 70.5      IK=103.9  
 K=50.1    A2= .61    B2= -6.27    R2=1.00    A3= .98    B3=-31.91    R3= .99  
 D :    10.00    10.00    10.00    10.00    10.00    10.00  
 I :    29.7    49.5    139.8    96.9    67.3    39.9  
 RX:    -.3    11.5    102.6    69.7    34.3    6.6  
 T :    10.00    20.00    30.00    40.00    50.00    60.00  
 P :    4.9    13.2    36.5    52.7    63.9    70.5  
 LR:    -.0    1.0    15.6    27.1    33.4    35.3  
 R :    -.3    11.7    102.6    69.7    34.3    6.1

AVERSE 6      23/01/1985      DE 5H20MN A 6H50MN      PTOT=106.4      IK=122.9  
 K=61.9    A2= .69    B2= -7.08    R2=1.00    A3=1.02    B3=-26.25    R3=1.00  
 D :    30.00    10.00    10.00    10.00    10.00    10.00    10.00  
 I :    28.6    59.0    144.1    128.5    99.2    82.5    39.6  
 RX:    6.7    35.1    126.0    100.7    75.4    51.4    12.6  
 T :    10.00    20.00    30.00    40.00    50.00    60.00    70.00    80.00    90.00  
 P :    4.8    9.5    14.3    24.1    48.1    69.6    86.1    99.8    106.4  
 LR:    .1    .5    1.4    6.0    24.5    41.5    54.2    63.0    65.7  
 R :    1.4    3.9    6.8    36.6    137.0    99.0    75.4    46.0    11.4

AVERSE 1 16/01/1985 DE 12H35MN A 14H05MN PTOT= 98.6 IK= 0.0  
 K=29.3 A2= .35 B2= -5.04 R2= .98 A3= .76 B3=-31.25 R3= .94  
 D : 30.00 10.00 30.00 10.00 10.00  
 I : 30.5 60.6 105.1 80.7 43.8  
 RX: 1.1 7.3 57.5 22.1 -.4  
 T : 10.00 20.00 30.00 40.00 50.00 60.00 70.00 80.00 90.00  
 P : 5.1 10.2 15.3 25.4 42.9 60.4 77.9 91.3 98.6  
 LR: .0 .1 .2 1.1 6.8 14.8 23.9 28.3 29.0  
 R : .5 .2 1.1 7.3 44.7 49.9 60.7 22.1 -2.8

AVERSE 2 19/01/1985 DE 8H30MN A 9H30MN PTOT= 73.1 IK= 24.7  
 K=22.8 A2= .30 B2= -4.14 R2= .99 A3= .61 B3=-24.11 R3= .99  
 D : 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00  
 I : 30.2 51.6 144.3 100.6 69.7 42.3  
 RX: -.2 1.0 63.6 39.5 16.0 1.3  
 T : 10.00 20.00 30.00 40.00 50.00 60.00  
 P : 5.0 13.6 37.7 54.4 66.1 73.1  
 LR: -.0 .1 6.3 13.0 16.1 16.6  
 R : -.2 1.0 64.6 37.9 14.7 1.5

AVERSE 3 20/01/1985 DE 17H30MN A 18H30MN PTOT= 71.1 IK= 50.2  
 K=28.6 A2= .37 B2= -5.31 R2= .99 A3= .66 B3=-23.86 R3= .99  
 D : 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00  
 I : 30.1 49.2 139.7 97.5 70.2 39.8  
 RX: -.5 1.0 67.4 43.0 24.1 3.2  
 T : 10.00 20.00 30.00 40.00 50.00 60.00  
 P : 5.0 13.2 36.5 52.7 64.4 71.1  
 LR: -.1 .0 7.0 14.4 18.8 20.2  
 R : -.5 1.0 67.4 43.0 24.1 3.2

AVERSE 4 21/01/1985 DE 15H30MN A 16H30MN PTOT= 71.2 IK= 78.3  
 K=38.2 A2= .50 B2= -7.24 R2= .99 A3= .86 B3=-31.20 R3= .99  
 D : 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00  
 I : 29.5 50.4 136.7 99.4 70.6 40.7  
 RX: -.1 2.7 88.9 52.1 30.4 5.9  
 T : 10.00 20.00 30.00 40.00 50.00 60.00  
 P : 4.9 13.3 36.1 52.7 64.4 71.2  
 LR: -.0 .1 9.9 19.5 25.2 27.1  
 R : -.1 2.7 89.6 52.1 30.4 5.9

AVERSE 5 22/01/1985 DE 13H30MN A 14H30MN PTOT= 72.0 IK= 96.5  
 K=37.4 A2= .49 B2= -7.13 R2=1.00 A3= .84 B3=-30.31 R3= .99  
 D : 10.30 9.30 10.00 10.00 10.00 10.00  
 I : 28.5 50.1 142.9 101.5 69.6 40.2  
 RX: -.3 2.8 92.9 52.6 27.1 6.4  
 T : 10.00 20.00 30.00 40.00 50.00 60.00  
 P : 4.7 12.9 36.7 53.7 65.3 72.0  
 LR: -.1 .0 10.2 19.7 25.0 26.8  
 R : -.3 2.8 92.2 52.6 27.1 6.4

AVERSE 6 23/01/1985 DE 8H00MN A 9H30MN PTOT=106.2 IK=117.0  
 K=46.4 A2= .59 B2=-12.18 R2=1.00 A3= .95 B3=-33.79 R3= .99  
 D : 30.00 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00  
 I : 30.2 59.8 140.9 125.0 101.8 77.3 41.5  
 RX: 1.2 12.6 102.7 85.8 61.9 40.8 7.0  
 T : 10.00 20.00 30.00 40.00 50.00 60.00 70.00 80.00 90.00  
 P : 5.0 10.1 15.1 25.1 48.6 69.4 86.4 99.3 106.2  
 LR: -.0 -.0 .0 1.2 15.2 29.2 39.8 47.0 49.1  
 R : -.0 -.0 1.2 13.3 99.0 81.6 61.0 38.0 7.0

AVERSE 1      24/01/1985      DE 9H00MN A 10H30MN      PTOT=105.9      IK= 0.0  
 K= 2.0    A2= .02    B2= -.19    R2= .98    A3= .05    B3= -1.98    R3= .79  
 D :    30.00   10.30    9.30   10.00   10.00   10.00   10.00  
 I :    30.2    62.1    139.8   128.2   100.2    76.6    42.0  
 RX:     .8     .9     7.1    2.5    2.0     .0     .0  
 T :    10.00   20.00   30.00   40.00   50.00   60.00   70.00   80.00   90.00  
 P :     5.0    10.1    15.1    25.4    48.1    69.4    86.1    98.9   105.9  
 LR:     .0     .0     .1     .2     1.3    1.8    2.0    2.1    2.2  
 R :     .1     .1     .8     .9     7.1    2.5    2.0     .0     .0

AVERSE 2      27/01/1985      DE 10H30MN A 11H30MN      PTOT= 71.3      IK= 23.6  
 K= 8.4    A2= .10    B2= -.56    R2= .97    A3= .29    B3=-13.21    R3= .91  
 D :    10.00   10.00    10.00   10.00   10.00   10.00  
 I :    30.4    49.2    144.7    95.1    68.8    39.9  
 RX:     .7     1.1    34.6    6.7    1.5     .1  
 T :    10.00   20.00   30.00   40.00   50.00   60.00  
 P :     5.1    13.3    37.4    53.2    64.7    71.3  
 LR:     .1     .3     4.1    5.5    5.9    6.0  
 R :     .7     1.1    34.6    6.7    1.5     .1

AVERSE 3      28/01/1985      DE 15H30MN A 16H30MN      PTOT= 71.2      IK= 53.0  
 K=21.1    A2= .26    B2= -1.82    R2= .99    A3= .53    B3=-21.55    R3= .97  
 D :    10.00   10.00    10.00   10.00   10.00   10.00  
 I :    28.1    50.1    138.2   100.2    70.7    39.7  
 RX:     1.0    2.4    56.9    30.4    6.8     .4  
 T :    10.00   20.00   30.00   40.00   50.00   60.00  
 P :     4.7    13.0    36.1    52.8    64.6    71.2  
 LR:     .1     .4     8.0    13.0    14.8    15.0  
 R :     1.0    2.4    56.9    30.3    6.8     .4

AVERSE 4      29/01/1985      DE 17H30MN A 18H30MN      PTOT= 71.0      IK= 73.8  
 K=29.4    A2= .36    B2= -3.17    R2= .99    A3= .70    B3=-27.11    R3= .99  
 D :    10.00   10.00    10.00   10.00   10.00   10.00  
 I :    29.4    49.0    140.9    98.2    67.8    40.6  
 RX:     .3     2.4    73.9    40.2    15.7    1.3  
 T :    10.00   20.00   30.00   40.00   50.00   60.00  
 P :     4.9    13.1    36.5    52.9    64.2    71.0  
 LR:     -.0     .3    10.1    17.1    20.2    20.8  
 R :     .3     2.4    75.1    38.0    15.1    1.3

AVERSE 5      30/01/1985      DE 11H30MN A 12H30MN      PTOT= 72.5      IK=101.6  
 K=35.5    A2= .44    B2= -4.33    R2= .99    A3= .76    B3=-29.02    R3= .99  
 D :    10.00   10.00    10.00   10.00   10.00   10.00  
 I :    29.4    50.9    145.4    98.6    70.8    39.7  
 RX:     -.0     3.9    84.4    46.5    21.2    2.2  
 T :    10.00   20.00   30.00   40.00   50.00   60.00  
 P :     4.9    13.4    37.6    54.0    65.8    72.5  
 LR:     -.0     .5    12.4    20.7    24.7    25.7  
 R :     -.0     3.9    81.0    43.7    19.8    2.1

AVERSE 6      31/01/1985      DE 5H20MN A 6H50MN      PTOT=107.3      IK=122.6  
 K=49.2    A2= .56    B2= -6.90    R2= .99    A3= .91    B3=-30.06    R3= .99  
 D :    30.00   10.00    10.00   10.00   10.00   10.00   10.00  
 I :    31.6    60.8    143.4   118.3   106.9    78.8    41.0  
 RX:     2.0    24.0   101.3    85.9    57.4    43.0    5.8  
 T :    10.00   20.00   30.00   40.00   50.00   60.00   70.00   80.00   90.00  
 P :     5.3    10.5    15.8    25.9    49.8    69.5    87.3   100.5   107.3  
 LR:     .1     .4     .8    4.3    19.2    33.0    43.5    50.8    52.7  
 R :     1.4    2.7    2.0    24.0   99.4    85.8    57.4    41.9    5.7

DAYES

SITE 2

PARCELLE 4

AVERSE 1      24/01/1985      DE 12H10MN A 13H40MN      PTOT=106.7      IK= 0.0  
 K= .2    A2= .00    B2= .02    R2= .97    A3= .00    B3= -.11    R3= .67  
 D :    30.30    9.30    10.00    10.00    10.00    10.00    10.00  
 I :    31.1    62.0    142.2    124.5    99.2    81.4    38.9  
 RX:    .0    .0    .4    .1    .0    -.0    .0  
 T :    10.00    20.00    30.00    40.00    50.00    60.00    70.00    80.00    90.00  
 P :    5.2    10.4    15.6    25.6    49.3    70.1    86.6    100.2    106.7  
 LR:    .0    .0    .0    .0    .1    .2    .2    .2    .2  
 R :    .1    .1    .0    .0    .4    .1    .0    -.0    .0

AVERSE 2      27/01/1985      DE 8H30MN A 9H30MN      PTOT= 72.7      IK= 26.5  
 K= .4    A2= .00    B2= -.07    R2= .99    A3= .01    B3= -.24    R3= .98  
 D :    10.00    10.00    10.00    10.00    10.00    10.00  
 I :    30.4    50.2    144.2    100.1    70.5    40.9  
 RX:    -.0    -.0    .7    .5    .2    .0  
 T :    10.00    20.00    30.00    40.00    50.00    60.00  
 P :    5.1    13.4    37.5    54.2    65.9    72.7  
 LR:    -.0    -.0    .1    .2    .2    .3  
 R :    -.0    -.0    .7    .5    .2    .0

AVERSE 3      28/01/1985      DE 17H40MN A 18H40MN      PTOT= 71.8      IK= 50.8  
 K= .5    A2= .01    B2= -.11    R2= .99    A3= .01    B3= -.24    R3= .85  
 D :    10.00    10.00    10.00    10.00    10.00    10.00  
 I :    28.5    50.6    140.2    101.0    69.6    41.1  
 RX:    .0    .0    .8    1.1    .5    .1  
 T :    10.00    20.00    30.00    40.00    50.00    60.00  
 P :    4.7    13.2    36.5    53.4    65.0    71.8  
 LR:    .0    .0    .1    .2    .3    .3  
 R :    .0    .0    .8    1.1    .5    .1

AVERSE 4      29/01/1985      DE 15H30MN A 16H30MN      PTOT= 72.0      IK= 79.4  
 K= 3.7    A2= .06    B2= -1.14    R2= .98    A3= .11    B3= -3.92    R3= .93  
 D :    10.00    10.00    10.00    10.00    10.00    10.00  
 I :    28.4    51.0    140.9    101.3    71.6    38.9  
 RX:    .1    .3    10.2    10.7    3.1    .0  
 T :    10.00    20.00    30.00    40.00    50.00    60.00  
 P :    4.7    13.2    36.7    53.6    65.5    72.0  
 LR:    .0    .0    .6    1.9    2.6    2.7  
 R :    .1    .3    10.6    10.5    3.2    .0

AVERSE 5      30/01/1985      DE 13H31MN A 14H31MN      PTOT= 72.0      IK= 97.8  
 K= 5.6    A2= .08    B2= -1.78    R2= .98    A3= .14    B3= -4.23    R3= .93  
 D :    10.00    10.00    10.00    10.00    10.00    10.00  
 I :    30.6    49.2    146.3    97.0    70.8    37.8  
 RX:    -.1    1.3    13.9    14.1    6.6    .1  
 T :    10.00    20.00    30.00    40.00    50.00    60.00  
 P :    5.1    13.3    37.7    53.9    65.7    72.0  
 LR:    -.0    -.0    .9    2.7    3.8    4.0  
 R :    -.1    1.3    18.7    14.3    6.6    .1

AVERSE 6      31/01/1985      DE 8H00MN A 9H35MN      PTOT=107.1      IK=117.9  
 K=19.9    A2= .29    B2= -9.48    R2= .99    A3= .37    B3= -9.38    R3= .91  
 D :    6.30    5.30    23.30    10.00    9.00    11.00    10.00    10.00    10.00  
 I :    31.2    0.0    31.3    60.0    145.0    123.6    99.6    82.8    39.9  
 RX:    -.0    -.0    .3    .0    36.5    45.2    37.7    23.4    .2  
 T :    10.00    20.00    30.00    40.00    50.00    60.00    70.00    80.00    90.00  
 P :    3.4    7.6    12.8    20.1    36.5    58.7    77.5    92.8    103.4  
 LR:    -.0    -.0    -.0    .0    .3    5.8    12.7    18.1    21.1  
 R :    -.0    -.0    -.0    .3    12.5    40.1    35.8    25.1    3.5

DAYES

SITE 3

PARCELLE 5

AVERSE 1 01/02/1985 DE 9H00MN A 10H30MN PTOT=103.2 IK= 0.0  
 RESULTATS INEXPLOITABLES

AVERSE 2 04/02/1985 DE 10H35MN A 11H35MN PTOT= 75.0 IK= 23.0  
 K= 3.4 A2= .04 B2= -.43 R2= .98 A3= .14 B3= -6.70 R3= .94  
 D : 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00  
 I : 30.5 51.8 157.7 97.8 71.8 40.3  
 RX: .0 .5 18.1 4.7 .6 .2  
 T : 10.00 20.00 30.00 40.00 50.00 60.00  
 P : 5.1 13.7 40.0 56.3 68.3 75.0  
 LR: .0 .1 1.3 2.2 2.8 2.8  
 R : .0 .5 15.8 4.7 .8 .2

AVERSE 3 05/02/1985 DE 15H30MN A 16H30MN PTOT= 71.5 IK= 54.8  
 K=10.7 A2= .15 B2= -2.37 R2= .97 A3= .32 B3=-13.50 R3= .97  
 D : 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00  
 I : 30.4 47.9 145.8 96.7 66.5 41.7  
 RX: .3 .2 34.7 19.0 2.4 .7  
 T : 10.00 20.00 30.00 40.00 50.00 60.00  
 P : 5.1 13.1 37.4 53.5 64.6 71.5  
 LR: .0 .1 3.3 6.6 7.5 7.7  
 R : .3 .2 37.1 19.0 2.4 .7

AVERSE 4 06/02/1985 DE 17H31MN A 18H31MN PTOT= 75.4 IK= 75.0  
 K=14.6 A2= .19 B2= -2.49 R2= .99 A3= .41 B3=-16.78 R3= .95  
 D : 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00  
 I : 28.2 54.5 138.3 111.7 80.3 39.4  
 RX: .4 1.1 44.7 27.8 6.8 1.8  
 T : 10.00 20.00 30.00 40.00 50.00 60.00  
 P : 4.7 13.8 36.8 55.5 68.8 75.4  
 LR: .1 .2 4.1 8.8 10.7 11.0  
 R : .4 1.1 45.4 28.1 6.8 1.8

AVERSE 5 07/02/1985 DE 11H30MN A 12H30MN PTOT= 72.4 IK=105.6  
 K=15.9 A2= .22 B2= -3.50 R2= .99 A3= .46 B3=-19.56 R3= .98  
 D : 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00  
 I : 29.5 52.3 139.7 101.7 68.8 42.2  
 RX: .0 .3 46.5 29.9 7.3 .2  
 T : 10.00 20.00 30.00 40.00 50.00 60.00  
 P : 4.9 13.6 36.9 53.9 65.3 72.4  
 LR: .0 .0 3.8 9.0 11.2 11.5  
 R : .0 .3 52.9 29.9 7.3 .2

AVERSE 6 08/02/1985 DE 5H20MN A 6H50MN PTOT=105.5 IK=125.3  
 K=28.5 A2= .35 B2= -5.88 R2= .99 A3= .72 B3=-30.84 R3= .98  
 D : 30.00 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00  
 I : 31.8 59.2 137.0 118.6 101.7 78.4 42.9  
 RX: -.2 2.3 70.7 55.7 40.1 22.6 .8  
 T : 10.00 20.00 30.00 40.00 50.00 60.00 70.00 80.00 90.00  
 P : 5.3 10.6 15.9 25.7 48.6 68.3 85.3 98.4 105.5  
 LR: .0 .2 .3 .5 8.0 17.4 24.8 29.1 30.1  
 R : .3 1.0 -.2 2.3 77.0 55.7 39.1 22.6 .8

DAYES

SITE 3

PARCELLE 6

AVERSE 1      01/02/1985      DE 12H20MN A 13H50MN      PTOT=105.0      IK= 0.0  
 K= 2.4    A2= .03    B2= -.46    R2= .90    A3= .12    B3= -6.45    R3= .80  
 D :    30.00   10.00   10.00   10.00   10.00   10.00   10.00  
 I :    29.9    60.9   140.5   114.9   102.6   79.9    41.5  
 RX:    -.1    -.1    16.1    5.2    1.1    .2    -.0  
 T :    10.00   20.00   30.00   40.00   50.00   60.00   70.00   80.00   90.00  
 P :    5.0    10.0    14.9    25.1    48.5    67.7    84.8    98.1   105.0  
 LR:    -.0    -.0    -.0    -.1    1.1    2.2    2.5    2.6    2.6  
 R :    -.1    -.1    -.1    -.1    16.0    5.3    1.1    .2    -.0

AVERSE 2      04/02/1985      DE 8H20MN A 9H20MN      PTOT= 73.5      IK= 26.3  
 K= 4.5    A2= .06    B2= -.95    R2= .93    A3= .21    B3= -9.88    R3= .92  
 D :    10.00   10.00   10.00   10.00   10.00   10.00  
 I :    28.5    51.0   152.1   99.2    71.6    38.5  
 RX:    .2    .2    26.7    6.1    .4    .2  
 T :    10.00   20.00   30.00   40.00   50.00   60.00  
 P :    4.7    13.2    38.6    55.1    67.1    73.5  
 LR:    .0    .1    1.5    3.0    3.3    3.3  
 R :    .2    .2    27.0    7.0    .1    .2

AVERSE 3      05/02/1985      DE 17H30MN A 18H30MN      PTOT= 72.2      IK= 51.0  
 K=16.1    A2= .20    B2= -1.95    R2= .98    A3= .53    B3=-22.68    R3= .98  
 D :    10.00   10.00   10.00   10.00   10.00   10.00  
 I :    32.2    50.7   143.7   99.0    66.7    41.1  
 RX:    .5    .8    55.2   30.9    5.0    .4  
 T :    10.00   20.00   30.00   40.00   50.00   60.00  
 P :    5.4    13.8    37.8    54.3    65.4    72.2  
 LR:    .0    .1    4.6    9.6    11.4    11.6  
 R :    .5    .8    56.4   31.3    5.0    .4

AVERSE 4      06/02/1985      DE 15H30MN A 16H30MN      PTOT= 70.8      IK= 79.6  
 K=23.8    A2= .35    B2= -6.54    R2= .99    A3= .63    B3=-24.26    R3= .98  
 D :    10.00   10.00   10.00   10.00   10.00   10.00  
 I :    28.5    51.2   136.5   100.5    69.4    38.5  
 RX:    .2    .2    62.3   43.4    16.0    .9  
 T :    10.00   20.00   30.00   40.00   50.00   60.00  
 P :    4.7    13.3    36.0    52.8    64.4    70.8  
 LR:    .0    .1    6.1    13.0    16.3    16.8  
 R :    .2    .2    62.3   43.4    16.0    .9

AVERSE 5      07/02/1985      DE 13H30MN A 14H30MN      PTOT= 70.4      IK= 97.1  
 K=23.5    A2= .31    B2= -4.40    R2= .99    A3= .62    B3=-23.81    R3= .99  
 D :    10.00   10.00   10.00   10.00   10.00   10.00  
 I :    31.5    49.3   137.0   99.6    67.9    37.2  
 RX:    .2    1.0    59.3   42.7    14.3    -.4  
 T :    10.00   20.00   30.00   40.00   50.00   60.00  
 P :    5.3    13.5    36.3    52.9    64.2    70.4  
 LR:    .0    .2    6.1    12.9    16.1    16.6  
 R :    .2    1.0    60.3   46.0    14.3    -.4

AVERSE 6      08/02/1985      DE 7H40MN A 9H10MN      PTOT=105.2      IK=117.1  
 K=42.8    A2= .50    B2= -6.60    R2= .99    A3=1.01    B3=-42.87    R3= .97  
 D :    30.00   10.00   10.00   10.00   10.00   10.00   10.00  
 I :    29.3    62.5   137.1   117.1   103.0   80.0    43.9  
 RX:    .3    1.6    99.1   78.4    64.5    34.2    1.7  
 T :    10.00   20.00   30.00   40.00   50.00   60.00   70.00   80.00   90.00  
 P :    4.9    9.8    14.6    25.1    47.9    67.4    84.6    97.9   105.2  
 LR:    .1    .1    .1    .3    13.5    26.4    37.5    43.7    45.0  
 R :    .6    .1    .3    1.6    99.1    87.4    64.5    34.2    1.7

AVERSE 1 09/02/1985 DE 8H35MN A 10H05MN PTOT=105.4 IK= 0.0  
 K=13.6 A2= .17 B2= -2.40 R2= .99 A3= .32 B3=-13.70 R3= .96  
 D : 30.00 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00  
 I : 29.3 59.4 144.8 119.0 101.1 80.0 39.8  
 RX: .5 3.9 37.0 26.5 13.8 6.4 .0  
 T : 10.00 20.00 30.00 40.00 50.00 60.00 70.00 80.00 90.00  
 P : 4.9 9.8 14.7 24.6 48.7 68.5 85.4 98.7 105.4  
 LR: .0 .0 .1 .6 5.6 10.1 12.8 14.2 14.4  
 R : .0 .6 .5 3.9 37.0 26.5 13.8 6.4 .0

AVERSE 2 12/02/1985 DE 10H30MN A 11H30MN PTOT= 69.7 IK= 23.3  
 K=11.9 A2= .15 B2= -.91 R2= .98 A3= .32 B3=-13.20 R3= .94  
 D : 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00  
 I : 28.7 49.6 137.4 92.4 68.5 41.7  
 RX: 1.1 3.5 35.5 12.2 2.7 .1  
 T : 10.00 20.00 30.00 40.00 50.00 60.00  
 P : 4.8 13.1 36.0 51.4 62.8 69.7  
 LR: .1 .6 4.7 7.5 8.2 8.3  
 R : 1.2 3.5 36.2 12.2 2.7 .1

AVERSE 3 13/02/1985 DE 15H20MN A 16H20MN PTOT= 69.5 IK= 52.1  
 K=13.5 A2= .17 B2= -1.61 R2= .99 A3= .36 B3=-14.34 R3= .98  
 D : 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00  
 I : 28.9 48.7 140.6 91.9 65.2 41.4  
 RX: -.0 2.6 39.1 13.7 6.9 .0  
 T : 10.00 20.00 30.00 40.00 50.00 60.00  
 P : 4.8 12.9 36.4 51.7 62.6 69.5  
 LR: -.0 .3 5.0 7.8 9.2 9.4  
 R : -.0 2.6 38.7 13.7 6.9 .0

AVERSE 4 14/02/1985 DE 17H35MN A 18H35MN PTOT= 71.1 IK= 71.8  
 K=18.8 A2= .23 B2= -1.88 R2= .99 A3= .50 B3=-20.48 R3= .95  
 D : 10.00 10.00 10.30 9.30 10.00 10.00  
 I : 28.3 49.5 133.6 100.3 71.0 42.4  
 RX: .8 2.6 53.3 23.3 8.1 .6  
 T : 10.00 20.00 30.00 40.00 50.00 60.00  
 P : 4.7 13.0 35.2 52.2 64.1 71.1  
 LR: .0 .4 6.5 11.2 13.0 13.3  
 R : .8 2.6 53.3 23.3 8.1 .6

AVERSE 5 15/02/1985 DE 11H20MN A 12H20MN PTOT= 69.9 IK=100.9  
 K=26.1 A2= .33 B2= -3.83 R2= .99 A3= .63 B3=-24.13 R3= .98  
 D : 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00  
 I : 29.5 50.6 136.6 91.8 72.6 38.1  
 RX: -.0 2.8 64.4 35.0 15.6 1.5  
 T : 10.00 20.00 30.00 40.00 50.00 60.00  
 P : 4.9 13.4 36.1 51.4 63.5 69.9  
 LR: -.0 .3 7.7 14.2 17.5 18.2  
 R : -.0 2.8 64.4 35.0 15.6 1.5

AVERSE 6 16/02/1985 DE 5H10MN A 6H40MN PTOT=103.8 IK=120.2  
 K=36.0 A2= .41 B2= -5.08 R2= .99 A3= .77 B3=-28.74 R3= .98  
 D : 30.00 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00  
 I : 30.0 56.6 132.9 122.4 104.9 77.3 38.4  
 RX: 2.0 8.7 84.6 61.5 47.4 27.0 2.0  
 T : 10.00 20.00 30.00 40.00 50.00 60.00 70.00 80.00 90.00  
 P : 5.0 10.0 15.0 24.5 46.6 67.0 84.5 97.4 103.8  
 LR: .1 .4 .7 1.8 12.3 22.9 31.0 36.1 37.3  
 R : .6 3.0 2.0 8.7 84.6 61.5 47.4 27.0 1.9

DAYES

SITE 4

PARCELLE 8

AVERSE 1 09/02/1985 DE 11H30MN A 13H00MN PTOT=103.2 IK= 0.0  
 K=13.9 A2= .18 B2= -2.40 R2= .99 A3= .36 B3=-16.17 R3= .91  
 D : 30.00 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00  
 I : 29.0 61.1 134.2 118.3 98.5 80.8 39.1  
 RX: .3 4.8 42.6 25.6 13.3 3.7 .3  
 T : 10.00 20.00 30.00 40.00 50.00 60.00 70.00 80.00 90.00  
 P : 4.8 9.7 14.5 24.7 47.0 66.8 83.2 96.6 103.2  
 LR: -.0 -.0 .0 .6 6.3 10.6 13.2 14.2 14.3  
 R : -.1 .1 .3 4.8 42.6 25.6 13.3 3.7 .3

AVERSE 2 12/02/1985 DE 8H20MN A 9H20MN PTOT= 71.7 IK= 25.4  
 K=15.2 A2= .19 B2= -1.67 R2= .98 A3= .45 B3=-19.49 R3= .94  
 D : 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00  
 I : 28.4 52.7 136.0 99.4 73.6 40.1  
 RX: .4 2.0 48.8 19.7 4.1 .2  
 T : 10.00 20.00 30.00 40.00 50.00 60.00  
 P : 4.7 13.5 36.2 52.8 65.0 71.7  
 LR: .1 .4 6.0 9.6 10.7 10.9  
 R : .4 2.0 48.8 19.7 4.1 .2

AVERSE 3 13/02/1985 DE 17H30MN A 18H30MN PTOT= 67.6 IK= 49.7  
 K=17.7 A2= .22 B2= -1.86 R2= .99 A3= .47 B3=-18.35 R3= .97  
 D : 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00  
 I : 28.0 48.0 133.3 93.8 65.2 37.3  
 RX: .2 2.8 49.6 19.8 7.8 .0  
 T : 10.00 20.00 30.00 40.00 50.00 60.00  
 P : 4.7 12.7 34.9 50.5 61.4 67.6  
 LR: .0 .4 6.6 10.1 11.7 12.0  
 R : .2 2.8 49.6 19.8 8.0 .0

AVERSE 4 14/02/1985 DE 15H20MN A 16H20MN PTOT= 69.2 IK= 76.0  
 K=21.0 A2= .26 B2= -2.13 R2= .99 A3= .54 B3=-21.58 R3= .96  
 D : 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00  
 I : 28.6 49.9 133.0 92.8 72.4 38.3  
 RX: .3 3.7 56.8 22.7 9.7 .4  
 T : 10.00 20.00 30.00 40.00 50.00 60.00  
 P : 4.8 13.1 35.3 50.7 62.8 69.2  
 LR: .1 .6 7.7 12.1 14.2 14.5  
 R : .3 3.7 56.8 22.7 9.7 .4

AVERSE 5 15/02/1985 DE 13H30MN A 14H30MN PTOT= 69.4 IK= 93.4  
 K=26.2 A2= .34 B2= -3.66 R2= .99 A3= .65 B3=-25.34 R3= .98  
 D : 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00  
 I : 27.4 51.6 134.1 101.0 64.6 37.9  
 RX: .3 4.2 65.7 39.7 7.7 .2  
 T : 10.00 20.00 30.00 40.00 50.00 60.00  
 P : 4.6 13.2 35.5 52.3 63.1 69.4  
 LR: .1 .5 8.8 15.4 17.9 18.2  
 R : .3 4.2 65.7 39.7 7.7 .2

AVERSE 6 16/02/1985 DE 7H30MN A 9H00MN PTOT=103.8 IK=114.3  
 K=41.7 A2= .50 B2= -7.00 R2= .99 A3= .83 B3=-29.38 R3= .99  
 D : 30.00 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00  
 I : 32.0 57.9 142.8 112.6 96.0 76.7 40.8  
 RX: 1.6 18.4 87.7 69.7 49.8 30.5 1.2  
 T : 10.00 20.00 30.00 40.00 50.00 60.00 70.00 80.00 90.00  
 P : 5.3 10.7 16.0 25.6 49.4 68.2 84.2 97.0 103.8  
 LR: .0 .2 .5 2.8 15.6 27.4 36.2 41.9 43.2  
 R : .5 1.3 1.6 18.4 87.7 69.7 49.8 30.5 1.2



DAYES

SITE 5

PARCELLE 9

AVERSE 1 17/02/1985 DE 8H10MN A 9H40MN PTOT=105.3 IK= 0.0  
 K= 2.1 A2= .03 B2= -.15 R2= .98 A3= .04 B3= -1.55 R3= .91  
 D : 30.00 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00  
 I : 28.6 60.5 151.2 123.9 90.5 78.0 42.0  
 RX: .2 1.7 5.1 3.2 1.4 .2 -.1  
 T : 10.00 20.00 30.00 40.00 50.00 60.00 70.00 80.00 90.00  
 P : 4.8 9.5 14.3 24.4 49.6 70.2 85.3 98.3 105.3  
 LR: .0 .1 .1 .3 1.3 1.9 2.2 2.2 2.2  
 R : .2 .3 .2 1.7 5.1 3.2 1.4 .2 -.1

AVERSE 2 20/02/1985 DE 10H20MN A 11H20MN PTOT= 73.4 IK= 23.2  
 K= 1.2 A2= .01 B2= -.05 R2= .99 A3= .02 B3= -.60 R3= .96  
 D : 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00  
 I : 28.6 50.0 148.8 102.5 72.2 38.3  
 RX: .1 .6 2.6 1.1 .5 .2  
 T : 10.00 20.00 30.00 40.00 50.00 60.00  
 P : 4.8 13.1 37.9 55.0 67.0 73.4  
 LR: .0 .1 .5 .7 .8 .9  
 R : .1 .6 2.6 1.1 .5 .2

AVERSE 3 21/02/1985 DE 15H20MN A 16H20MN PTOT= 71.2 IK= 53.9  
 K= .1 A2= .00 B2= -.05 R2= .99 A3= .00 B3= -.12 R3= .77  
 D : 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00  
 I : 28.6 50.5 139.9 94.2 72.8 40.9  
 RX: -.1 -.1 .2 .0 .2 -.0  
 T : 10.00 20.00 30.00 40.00 50.00 60.00  
 P : 4.8 13.2 36.5 52.2 64.3 71.2  
 LR: -.0 -.0 .0 .0 .0 .1  
 R : -.1 -.1 .2 .0 .2 .2

AVERSE 4 22/02/1985 DE 17H20MN A 18H20MN PTOT= 73.1 IK= 74.3  
 K= .3 A2= .00 B2= -.01 R2= .95 A3= .00 B3= -.15 R3= .92  
 D : 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00  
 I : 28.8 50.0 144.7 101.5 76.4 37.2  
 RX: -.0 .2 .5 .3 .0 .0  
 T : 10.00 20.00 30.00 40.00 50.00 60.00  
 P : 4.8 13.1 37.2 54.2 66.9 73.1  
 LR: -.0 -.0 .1 .2 .2 .2  
 R : -.0 .2 .5 .3 .0 .2

AVERSE 5 23/02/1985 DE 11H20MN A 12H20MN PTOT= 71.0 IK=103.4  
 K= .2 A2= .00 B2= -.09 R2= .98 A3= .00 B3= -.04 R3= .67  
 D : 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00  
 I : 28.9 49.7 140.1 99.3 68.3 39.8  
 RX: -.0 -.0 .5 .1 .4 .2  
 T : 10.00 20.00 30.00 40.00 50.00 60.00  
 P : 4.8 13.1 36.4 53.0 64.4 71.0  
 LR: -.0 -.0 .0 .1 .1 .1  
 R : -.0 -.0 .5 .1 .4 .2

AVERSE 6 24/02/1985 DE 5H00MN A 6H30MN PTOT=107.0 IK=123.3  
 K= .1 A2= .00 B2= -.03 R2= .91 A3= .00 B3= .06 R3= .23  
 D : 30.00 10.00 10.00 10.00 10.00 10.30 9.30  
 I : 29.4 60.8 144.9 123.8 96.4 80.9 45.2  
 RX: -.1 .8 .5 .0 .1 .0 .0  
 T : 10.00 20.00 30.00 40.00 50.00 60.00 70.00 80.00 90.00  
 P : 4.9 9.8 14.7 24.8 49.0 69.6 85.7 99.2 107.0  
 LR: -.0 -.0 -.0 -.0 .1 .1 .1 .1 .1  
 R : -.1 -.1 -.1 .8 .5 .0 .1 .0 .0

AVERSE 1 17/02/1985 DE 10H50MN A 12H20MN PTOT= 98.2 IK= 0.0  
 K= 1.4 A2= .01 B2= .29 R2= .80 A3= .04 B3= -1.84 R3= .65  
 D : 30.00 10.00 10.30 9.30 10.00 10.00 10.00  
 I : 26.2 58.6 130.3 108.8 98.0 76.1 37.7  
 RX: .2 .2 5.8 .7 -.1 -.1 -.1  
 T : 10.00 20.00 30.00 40.00 50.00 60.00 70.00 80.00 90.00  
 P : 4.4 8.7 13.1 22.9 44.6 62.9 79.2 91.9 98.2  
 LR: .0 .1 .1 .1 1.1 1.4 1.4 1.4 1.4  
 R : .2 .2 .2 .2 5.8 .7 -.1 -.1 -.1

AVERSE 2 20/02/1985 DE 8H20MN A 9H20MN PTOT= 74.8 IK= 23.8  
 K= 1.2 A2= .01 B2= -.05 R2= .96 A3= .03 B3= -1.53 R3= .96  
 D : 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00  
 I : 28.6 50.2 152.3 103.6 72.1 42.0  
 RX: -.1 -.1 3.9 1.3 .4 .0  
 T : 10.00 20.00 30.00 40.00 50.00 60.00  
 P : 4.8 13.1 38.5 55.8 67.8 74.8  
 LR: -.0 -.0 .6 .8 .9 .9  
 R : -.1 -.1 3.9 1.3 .4 .0

AVERSE 3 21/02/1985 DE 17H20MN A 18H20MN PTOT= 70.2 IK= 50.6  
 K= .5 A2= .01 B2= -.05 R2= .97 A3= .01 B3= -.49 R3= .95  
 D : 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00  
 I : 29.3 47.7 139.6 92.9 69.6 42.4  
 RX: -.1 -.1 1.4 .7 .3 .3  
 T : 10.00 20.00 30.00 40.00 50.00 60.00  
 P : 4.9 12.8 36.1 51.6 63.2 70.2  
 LR: -.0 -.0 .2 .3 .3 .4  
 R : -.1 -.1 1.4 .7 .3 .3

AVERSE 4 22/02/1985 DE 15H20MN A 16H20MN PTOT= 72.7 IK= 78.0  
 K= 1.5 A2= .02 B2= -.22 R2= .99 A3= .02 B3= -.21 R3= .74  
 D : 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00  
 I : 30.0 49.9 142.7 100.1 71.4 42.4  
 RX: -.3 2.0 2.1 2.0 .8 .1  
 T : 10.00 20.00 30.00 40.00 50.00 60.00  
 P : 5.0 13.3 37.1 53.8 65.7 72.7  
 LR: -.1 -.0 .5 .8 1.0 1.1  
 R : -.3 2.0 2.1 2.0 .8 .1

AVERSE 5 23/02/1985 DE 13H20MN A 14H20MN PTOT= 68.4 IK= 97.4  
 K= 1.2 A2= .01 B2= -.04 R2= .97 A3= .03 B3= -.97 R3= .92  
 D : 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00  
 I : 27.9 47.5 134.7 94.2 66.4 39.8  
 RX: .0 .5 3.0 .9 .3 .1  
 T : 10.00 20.00 30.00 40.00 50.00 60.00  
 P : 4.7 12.6 35.0 50.7 61.8 68.4  
 LR: .0 .1 .6 .7 .8 .8  
 R : .0 .5 3.0 .8 .3 .1

AVERSE 6 24/02/1985 DE 7H20MN A 8H50MN PTOT=109.8 IK=116.4  
 K= 1.2 A2= .01 B2= -.21 R2= .99 A3= .02 B3= -.93 R3= .96  
 D : 30.00 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00 10.00  
 I : 28.3 65.8 149.8 125.3 107.1 81.8 43.9  
 RX: -.1 .9 3.0 2.1 1.1 .6 .2  
 T : 10.00 20.00 30.00 40.00 50.00 60.00 70.00 80.00 90.00  
 P : 4.7 9.4 14.2 25.1 50.1 71.0 88.8 102.5 109.8  
 LR: -.0 -.0 -.0 .1 .6 .9 1.1 1.3 1.3  
 R : -.1 -.1 -.1 .9 3.0 2.1 1.1 .6 .2