

Département B - UR 212 Département F - UR 604

CAMPAGNE DE SIMULATION DE

PLUIES EN MILIEU URBAIN

NIAMEY AVRIL 1986

C. BOUVIER

R. GATHELIER

A. GIODA

CENTRE ORSTOM DE MONTPELLIER - Oct. 1986

ORSTOM Fonds Documentaire

Nº: 12083

Cote: AX Ex 1

SOMMAIRE

I. CADRE DE L'ETUDE

- 1. Exposé des motivations
- 2. Choix d'un protocole de mesures

II. DESCRIPTION DES PARCELLES

III. DEPOUILLEMENT DES MESURES

IV. INTERPRETATION DES MESURES

- 1. La qualité des mesures
- 2. Coefficients de ruissellement
- 3. Pluie d'imbibition
- 4. Intensité d'infiltration à saturation
- 5. Influence de l'intensité de la pluie Ip sur l'intensité d'infiltration
- 6. Influence de l'humidité du sol
- 7. Valeurs médianes des pertes à l'écoulement cumulées
- 8. Evaluation du volume stocké à la surface de la parcelle

CONCLUSION

Annexe 1 : Tableaux 1 à 22

Annexe 2 : Figures 3 à 9

A l'initiative de l'UR 604, la campagne de simulation de pluies, qui s'est déroulée à Niamey du 15/04/86 au 27/04/86, a pu être réalisée grâce au concours des hydrologues de l'UR 212 sur place à Niamey.

R. GATHELIER (212) et A. GIODA (212), aidés de P. GNAHOUIS, ont assuré le suivi des opérations sur le terrain.

C. BOUVIER (604), également présent à Niamey du 15/04/86 au 27/04/86, s'est chargé de l'interprétation des mesures et de la rédaction de ce rapport.

I - CADRE DE L'ETUDE

1. Exposé des motivations

Les modèles de transformation pluie-débit utilisés pour l'évaluation du ruissellement urbain, d'origine américaine ou européenne pour la plupart, sont appliqués en considérant que les surfaces perméables du bassin ne participent pas au débit de pointe de la crue.

Cette hypothèse ne semble pas convenir aux bassins urbains africains, dont le ruissellement, aussi bien au niveau de la production que du transfert, semble très influencé par la capacité d'absorption des sols.

Un travail de synthèse, réalisé à partir de mesures hydropluvométriques effectuées à Ouagadougou, Niamey, Lome, Cotonou, Bamako et Abidjan, vise à proposer un modèle de transformation pluiedébit adapté aux spécificités hydrologiques des bassins urbains africains.

La campagne de pluies simulées entreprise à Niamey devrait constituer le point de départ d'une série de mesures analogues, dans chacune des villes précitées.

Son principal objectif est de fournir une évaluation expérimentale des pertes par infiltration, évaluation à laquelle nous comparerons les valeurs obtenues par calage du modèle.

2. Choix d'un protocole de mesures

Compte tenu de ces motivations, nous nous sommes orientés vers un protocole défini pour répondre aux questions suivantes concernant les mécanismes d'infiltration:

1) quelle est l'évolution de l'intensité d'infiltration au cours

du temps ?

- 2) quelle est l'influence de l'intensité de la pluie sur l'intensité d'infiltration ?
- 3) quelle est l'influence de l'humidité du sol sur l'intensité d'infiltration ?

La première question nous a conduit à simuler des pluies d'intensité constante, de durée supérieure à 1 h. Les premières conclusions obtenues ont permis d'envisager des variations d'intensité de pluie, répondant ainsi à la deuxième question.

Quant au troisième point, partant de l'hypothèse que les sols que l'on rencontre en milieu urbain sont fortement tassés en surface et que les conditions de ruissellement sont peu sensibles au degré d'humidité des sols, nous avons procédé, pour chaque parcelle, à au moins une mesure de ruissellement sur sol sec et une sur sol très humide.

II - DESCRIPTION DES PARCELLES

Notre premier souci a été d'étudier la variété des sols sur l'ensemble de la ville : des prélèvements à la tarière ont été effectués sur trois catégories de surfaces perméables que nous avons définies à priori, compte tenu de notre connaissance du terrain :

- 1) cours de concession (piétinement très marqué, sol éventuellement rapporté ou travaillé)
- 2) routes non goudronnées (passage de véhicules, sol éventuellement rapporté)
- 3) grands espaces (piétinement peu marqué)

Les observations ont porté principalement sur (voir fig.1) :

- le couvert végétal,
- la couverture meuble superficielle,
- la croûte superficielle,
- le profil pédologique du sol,

Couverture meuble superficielle
Croûte superficielle
Sol compacté

- et ont abouti aux conclusions suivantes : . absence généralisée de couvert végétal,
- . la couverture meuble superficielle est constituée d'une frange sableuse, variant de 0 à 5 cm, atteignant localement 10 cm,
- . l'épaisseur de la croûte superficielle est assez variable, de l à 20 cm,
- . sous la croûte superficielle, on retrouve toujours le même type de sol sablo-argileux compacté, à texture très fine.

Les six parcelles que nous avons choisies, pour des raisons parfois pratiques, parfois administratives, ne figurent pas toutes sur les bassins expérimentaux, qui avaient été étudiés de 1978 à 1980 (voir figure 2). Dans ce cas, nous nous sommes assurés que le choix de ces parcelles était compatible avec ce que nous avions observé sur les bassins.

Parcelle n° 1

Emplacement : Entrepôt ORSTOM Catégorie : cour de concession

Couvert végétal : pollen

Couverture meuble superficielle : frange sableuse

Croûte superficielle : agglomérat sables argileux et graviers 0-20 cm

Substratum : sables argileux compactés à texture très fine - Couleur rouge.

Pente: 1 %

Parcelle n° 2

Emplacement : Bureau ORSTOM Catégorie : Cour de concession

Couvert végétal : pollen

Couverture meuble superficielle : frange sableuse 1 cm.

Croûte superficielle : agglomérat sables argileux et graviers 0-20 cm.

Substratum : sables argileux compactés à texture très fine - Couleur rouge.

Pente: 2 %

Parcelle n° 3

Emplacement : Jardins Boukoki Catégorie : Cour de concession

Couvert végétal : néant

Couvert meuble superficielle : néant

Croûte superficielle : pellicule argilo-sableuse 0-1 cm

Substratum : sables argileux compactés à texture très fine - Couleur jaune.

Pente: 1 %

Parcelle nº 4

Emplacement : Jardins Boukoki

Catégorie : Mixte - Cour de concession et passage

de véhicules.

Couvert végétal : néant

Couverture meuble superficielle : néant

Croûte superficielle : pellicule argilo-sableuse

0-1 cm

Substratum : sables argileux compactés à texture

très fine - Couleur jaune.

Pente: 1,5 %

Parcelle n° 5

Emplacement : Ecole SONI ALIBER

Catégorie : Grands espaces

Couvert végétal : néant

Couverture meuble superficielle :gros sable 3-4 cm

Croûte superficielle : 1 cm

Substratum : sables argileux compactés à texture

très fine - Couleur orange.

Pente: 2,5 %

Parcelle nº 6

Emplacement : Ecole SONI ALIBER

Catégorie : Grands espaces

Couvert végétal : néant

Couverture meuble superficielle :gros sable 3-4 cm

Croûte superficielle : 1 cm

Substratum : sables argileux compactés à texture

très fine - Couleur orange.

Pente: 3 %

III - DEPOUILLEMENT DES MESURES

A l'occasion de cette campagne, les mesures ont porté principalement sur le ruissellement et l'infiltration. Nous avons procédé au total à 22 pluies sur les 6 parcelles :

```
8 pluies sur la parcelle n° 1
3 pluies sur la parcelle n° 2
4 pluies sur la parcelle n° 3
3 pluies sur la parcelle n° 4
2 pluies sur la parcelle n° 5
2 pluies sur la parcelle n° 6
```

Sur ces 22 pluies, 2 ne peuvent être exploitées que très partiellement par suite d'incidents survenant en cours d'expérience (Parcelle n°1, pluies 4 et 5).

19 d'entre elles ont été réalisées entre le 17/04 et le 26/04/86; les 3 autres (suivi de la parcelle n°1) environ 1 mois après.

Les mesures d'écoulement ont été enregistrées comme le montre la figure 3 et le dépouillement de ces enregistrements (tableaux 1 à 22 reportés en annexe) a permis de calculer pour chaque pluie :

- le début de l'écoulement, observé à la sortie de la goulotte,
- Dr, la détention récupérable à la fin de la pluie,
- Lr(t), la lame ruisselée à l'instant t,
- Ip(t), l'intensité de la pluie à l'instant t,
- Hp(t), la hauteur de pluie à l'instant t,
- R(t), l'intensité du ruissellement à l'instant t,
- Kr(t), le coefficient de ruissellement à l'instant t, Ik, l'indice d'humidité du sol : $Ik_n=(P_{n-1}+Ik_{n-1}).e^{-0.5}$

Pour le dépouillement, nous avons procédé de la façon suivante :

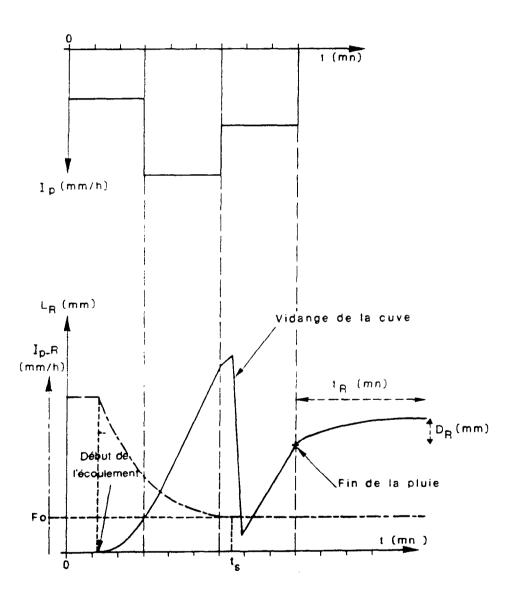
- 1) calcul du volume ruisselé moyen sur des pas de temps successifs de 5 mm, sauf pour le début de l'écoulement
 - Ex : si le début de l'écoulement se produit à 2'30", on calcule le volume ruisselé moyen de 2'30" à 5', de 5' à 10', de 10' à 15', etc.
- 2) calcul de l'intensité moyenne de ruissellement R pendant les mêmes pas de temps.
- 3) calcul de la quantité I_{inf} pendant les mêmes pas de temps, par différence entre Ip, intensité de la pluie, et R, intensité de ruissellement.

Pour tracer les courbes représentatives de Iinf(t), la valeur moyenne de l'intensité a été datée au centre de l'intervalle de longueur t.

Dans la suite du rapport, <u>les nombres figurant entre parenthèses</u> <u>dans les tableaux</u> représentent des valeurs douteuses ou interpolées (nettoyage des trous d'évacuation, vidange de la cuve, changement d'intensité, etc.).

Figure 3

PLUIE



LAME RUISSELEE L_{R} (1) ET INTENSITE DES PERTES A L'ECOULEMENT (I_{p} -R) (t)

IV <u>Interprétation des mesures</u>

Sur les figures 4 à 9 reportées en annexe, nous avons représenté, pour chaque parcelle, l'évolution des valeurs obtenues en soustrayant l'intensité du ruissellement R à l'intensité de la pluie I_p , en fonction du temps. Remarquons que ces valeurs ne peuvent être assimilées à des intensités d'infiltration qu'à partir de l'instant t_f où le remplissage de toutes les dépressions du sol est terminé.

Nous avons admis que l'indice de saturation I_k fournit une représentation convenable de l'état d'humidité du sol et nous avons associés les deux états extrêmes d'humidité a I_k = 0 et I_k = 70 ; cette seconde valeur, assez arbitraire, caractérise la plupart du temps les pluies de notre protocole survenant après une première pluie dans la même journée.

1) La qualité des mesures

En dépit d'une surveillance assez étroite des expériences, certains facteurs peuvent venir affecter la précision des mesures. Nous citerons, parmi les principaux, les fluctuations de la pression de débit (erreur sur $\, {\rm I}_{\rm p})\,$ et l'obstruction partielle des trous de vidange du cadre de la parcelle (erreur sur R).

Si ces erreurs ont finalement peu de conséquences sur les valeurs de ruissellement mesurées, il n'en est pas de même pour les intensités d'infiltration, dont l'ordre de grandeur est parfois voisin de la précision des mesures. Par exemple, si on s'accorde à fixer à 5% la précision de l'étalonnage de l'appareil, l'incertitude sur l'intensité d'infiltration sera de 5 mm/h pour une intensité de pluie de 100 mm/h et de 2 mm/h pour une intensité de pluie de 40 mm/h. Ainsi, devra-t-on interpréter avec la plus grande prudence les résultats relatifs aux faibles valeurs d'infiltration et aux fortes valeurs de pluie.

2) Coefficient de ruissellement

Nous avons calculé les coefficients du ruissellement relatifs à des pluies de 40 mm, pour les états d'humidité du sol correspondant à I_k = 0 et I_k max (au moins égal à 70), définissant ainsi K_r sec et K_r humide :

$$K_{r} = \frac{L_{r} (t_{o}) + D_{r}}{40}$$

avec t_0 = durée de la pluie de hauteur 40 mm.

Le tableau suivant :

Parcelle	1	2	3	4	5	6
K _r sec (%)	27	67	83	72	71	62
K _r humide (%)	(64)	93	92	85	84	82

montre que à l'exception de la parcelle n°1, ces valeurs sont remarquablement fortes, puisqu'elles dépassent toutes 62 % sur sol sec et 82 % sur sol humide.

3) Pluie d'imbibition

La pluie d'imbibition P_i est définie comme étant la quantité de pluie totalement interceptée (infiltration + stockage + évaporation) au début de l'averse.

En toute rigueur, la comparaison des quantités P_i n'est significative que pour des intensités de pluie identiques, puisque le remplissage des dépressions naturelles du sol est proportionnel à I_p , alors que l'intensité d'infiltration ne l'est pas. Ce problème concerne en fait toutes les valeurs I_p -R, avant l'instant t_f , date de fin du stockage.

En pratique, compte tenu de la faiblesse des volumes stockés, nous considérerons que la quantité P_i ne dépend que des caractéristiques du sol et pourrons comparer ainsi les réactions initiales de chaque parcelle, pour chaque pluie.

Nous avons calculé ces valeurs (tableau 23) : on remarque que pour les parcelles n° 2 à 6, P_i varie de 3 à 6 mm sur sol sec $(I_k=0)$ et 1 à 3 mm sur sol humide $(I_k=70)$.

Parmi les résultats obtenus sur la parcelle n°1, plus longuement suivie, il est interessant de rapprocher la pluie n°1 de la pluie n°4: pour des Ik sensiblement égaux (0 et 1)et des I_p comparables (40 et 36 mm/h), les pluies d'imbibition sont respectivement de 15,0 et 7,5 mm. Cette différence de 100% ne peut qu'inciter à la plus grande prudence quant à l'interprétation de la première crue de l'année.

4) Intensité d'infiltration à saturation Fg

Après le début du ruissellement, survenant généralement assez tôt (moins de 5 minutes dans la plupart des cas), l'intensité de ruissellement R croît et se stabilise autour d'une valeur constante $R_{\rm X}$. A ce moment, les pertes dûes au remplissage des depressions du sol sont nulles et la valeur $F_0 = I_{\rm p} - R_{\rm X}$ correspond effectivement à une intensité d'infiltration.

Tableau 23

Parcelle	Pluie	ı _k	I _p mm/h	Deb.ruis.	P.imbibition mm
	1	0	40	22'30"	15,0
	2	39	40	5'30"	3,7
•	3	73	40	4130"	3,0
1	4	1	36	12'30"	7,5
	6	16	100	41	6,7
	7	12	120	2 1	4,0
	1	0	78	3'15"	4,2
2	2	78	78	1'	1,3
	3	149	78	1'	1,3
	1	0	82	21	2,7
3	2	72	82	1'15	1,7
	3	110	82	0	0
	1	0	42	6'30"	4,6
4	2	66	42	3'30"	2,5
	3	72	38	2'30"	1,6
	1	0	40	6'30"	4,3
5	2	65	40	3'	2,0
6	1	0	78	4'30"	5,9
U	2	70	80	2 ' 30"	3,3

Le tableau 24 indique pour chaque pluie de chaque parcelle les valeurs de F_0 , ainsi que la durée t_s écoulée pour atteindre cette valeur limite (nous avons estimé t_s d'après les figures 1 à 6).

Compte tenu de la relative imprécision de l'intensité de pluie I_p , il ne semble pas que l'indice I_k influence significativement la valeur F_0 . Ces valeurs sOnt généralement comprises entre 5 et 10 mm/H. La saturation du sol est atteinte très rapidement, de 10 à 35 mm suivant l'état d'humidité initial.

5) <u>Influence de l'intensité de la pluie</u> I_p <u>sur l'intensité d'infiltration</u>

Nous ne disposons que d'un nombre très restreint de pluies exploitables pour lesquelles nous avons fait varier l'intensité.

Le tableau suivant :

Parcelle	Pluie	Influence de I _p sur I _{inf}
	1	non
4	2	non
	3	oui
5	1	non
6	1	oui

montre que, sur les 5 pluies considérées, nous obtenons seulement 2 fois des variations significatives : plus précisément l'intensité d'infiltration augmente significativement avec $\rm I_p$ dans les deux seuls cas où $\rm I_p$ dépasse 116 mm/h. Compte tenu de la faiblesse de l'échantillon et de la relative imprécision de l'étalonnage de $\rm I_p$ (voir IV.1), ce résultat demande à être confirmé.

Tableau 24

Parcelle	Pluie	ı _k	I _p mm/h	K _S mm/h	t _s mn
	1	0	40	non atteinte	-
	2	39	40	14	20
1	3 bis	86	40	11	20
	4	1	36	17	30
	7	12	120	14	(30)
· - · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	1	0	78	6	35
2	2	78	78	5	15
	3	149	78	6	15
	1	0	82	3	30
3	2	72	80	1	10
	3	110	82	1	10
	1	0	42	10	25
4	2	66	42	11	15
	3	72	38	6	(15)
	1	0	40	6	35
5	2	65	40	4	20
	1	0	38	10	(25)
6	2	70	80	10	10

6) Influence de l'humidité du sol

Ayant, tout au long des paragraphes précédents, déjà évoqué ce point, nous nous lieiterons a exprimer les résultats du IV.2 en variation relative (voir tableau suivant) :

Parcelle	1	2	3	4	5	6
Kr humide - Kr sec	163	25	12	15	17	29
K _{r sec}						

Les variations relatives, à l'exception de la parcelle n° 1, sont faibles et restent inférieures à 30 %.

7) <u>Valeurs médianes des pertes à l'écoulement cumulées</u> (lame infiltrée + lame stockée)

L'examen des figures 10 et 11, sur lesquelles ont été tracées les courbes représentatives des pertes à l'écoulement sur chaque parcelle, respectivement pour I_k = 0 et pour I_k = 70, montre encore une fois que, pour un I_k donné et à l'exception de la parcelle n°1, les valeurs $(I_p - R)(t)$ sont assez voisines.

A partir de chacun de ces faisceaux de courbes, nous avons construit des courbes médianes, respectivement pour $I_k = 0$ et $I_k = 70$ (figures 12 et 13).

Pour Ik donné, nous avons procédé de la façon suivante :

- . calcul de la pluie d'imbibition Pi médiane
- . calcul des valeurs médianes de I_p R, pour des valeurs de t suffisamment grandes pour que les paliers initiaux soient terminés.
- . représentation lissée de la courbe médiane pour une intensité $I_{\rm D}$ = 80 mm/h.

Les valeurs médianes calculées figurent dans les tableaux 25 et 26.

Nous avons ensuite déterminé à l'aide de ces courbes les valeurs cumulées des pertes à l'écoulement (lame infiltrée + lame stockée) en fonction du temps (tableau 27)

Figure 10 Comparaison des pentes à l'écoulement sur sol sec $(\hat{\mathbf{I}}_{\mathbf{k}} = 0)$

Parcelles nº 1_2_3_4_5_6

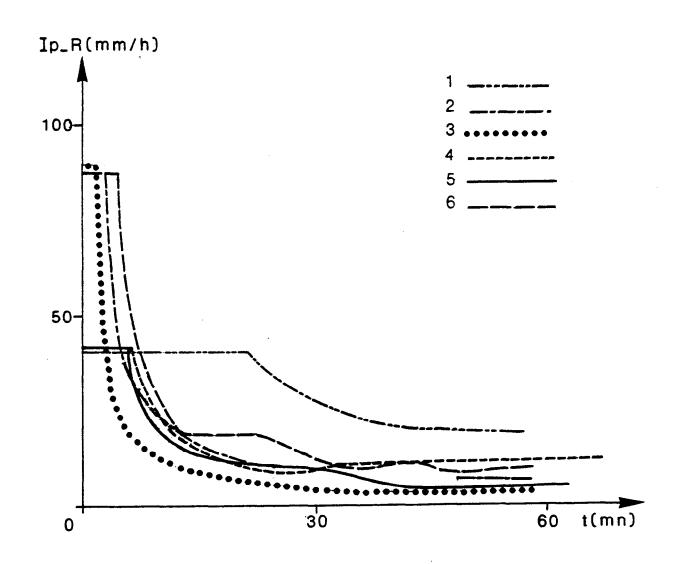


Figure 11 Comparaison des pentes à l'écoulement sur sol humide (Îk ~70)

Parcelles n° 1_2_3_4_5_6

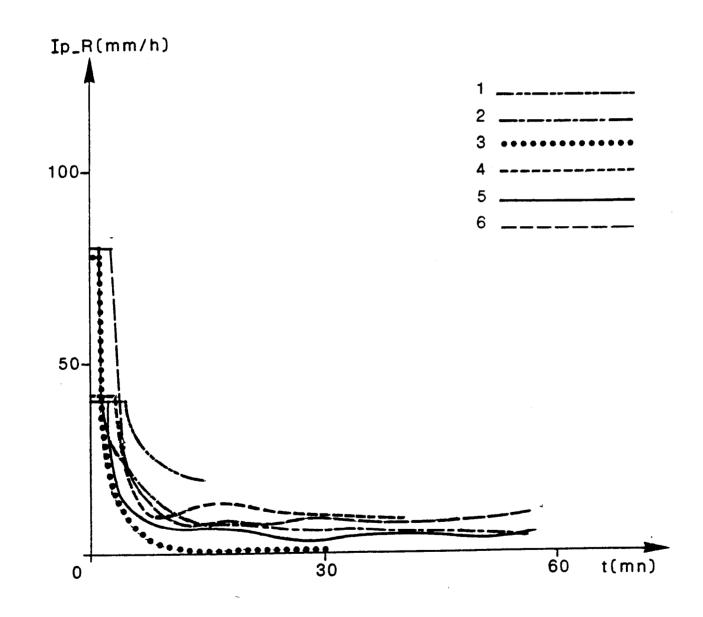


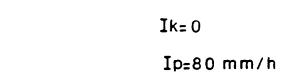
Tableau 25 : Calcul des valeurs médianes $-I_k = 0$

Parcelle	1	2	3	4	5	6	Médiane
Pi	15	4,2	2,7	4,6	4,3	5,9	4,5
17,5	40	27,6	14,8	26,6	24,6	40,8	27,3
I _{12,5}	40	19,2	10,0	15,6	16,0	19,2	17,6
I _{17,5}	40	13,2	6,4	13,2	13,6	(-)	13,2
127,5	30,4	(-)	(5,2)	9,6	10,4	16,4	10,4
I _{37,5}	23,2	(-)	5,2	10,8	(6,6)	10,8	10,8
147,5	22,0	(-)	2,8	(-)	5,4	(8,0)	6,7
I _{57,5}	18,4	6,0	2,8	(-)	6,4	10,4	6,4

avec I_t = intensité des pertes à l'instant t en mm/h.

P_i = pluie d'imbibition en mm

Figure 12 Courbe (Ip_R) (t) médiane



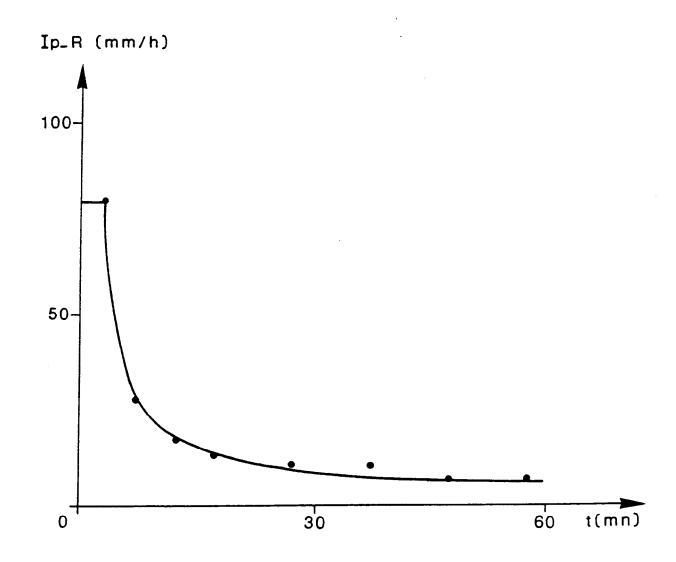


Tableau 26 : Calcul des valeurs médianes - I_k = 70

Parcelle	1	2	3	4	5	6	Médiane
$\mathtt{P_i}$	3,0	1,3	1,7	1,6	2,0	3,3	1,9
I _{7,5}	25,8	14,4	5,2	10,8	8,8	10,8	10,8
I _{12,5}	20,8	8,4	2,8	12,0	6,4	4,8	10,3
I _{17,5}	12,4	8,4	2,8	12,0	6,4	6,0	7,4
127,5	11,2	6,0	2,8	10,8	2,8	7,2	6,6
I _{37,5}	11,2	(5,6)	(2,8)	10,8	4,0	4,8	5,2
147,5	(11,2)	5,2	(2,8)	(10,8)	(4,0)	7,2	6,2
157,5	(11,2)	(4,0)	(2,8)	(10,8)	6,4	8,4	7,4

avec I_t = intensité des pertes à l'instant t en mm/h.

 P_i = pluie d'imbibition en mm.

Tableau 27 : Cumul des pertes à l'écoulement

t mn		Pertes (I _k = 70)
1'30"	2,0	1,9
3'15"	4,4	3,4
5'	6,2	4,0
10'	8,9	5,2
15'	10,4	6,0
20'	11,5	6,6
30'	13,3	7,7
401	14,6	8,7
50'	15,7	9,7
60'	16,8	10,7

Pour fixer les idées et malgré le caractère très approximatif du procédé de comparaison, nous retiendrons que le cumul des pertes à l'écoulement (infiltration + stockage) sur parcelle s'élève, pour une pluie d'une durée d'1 heure, respectivement à 11 mm sur sol humide et 17 mm sur sol sec.

8) Evaluation du volume maximal stocké sur la parcelle

Comme nous l'avons dit plus haut, les pertes à l'écoulement dues à l'infiltration et au stockage superficiel ne peuvent être dissociés avant l'instant tf, date de la fin du stockage.

Or, il est parfois nécessaire d'interpréter séparément les deux : (par exemple, modélisation dynamique fine de l'infiltration). Une méthode est actuellement à l'étude, et s'appuie sur une évaluation du volume d'eau stocké par rétention superficielle. Cette évaluation peut se faire expérimentalement, comme nous le décrivons dans ce qui suit :

- . nous supposerons que l'intensité d'infiltration reste égale à F_0 pendant une durée assez courte (5 à 10') après la fin de la pluie.
- . dans ce cas, si nous procédons à une deuxième pluie survenant aussitôt après que l'eau de la première se soit totalement infiltrée sur la parcelle, et à condition que le laps de temps séparant la fin de la première pluie et le début de la seconde pluie soit suffisamment court, on peut assimiler le volume d'eau $V_{\rm T}$ stocké à la surface de la parcelle à la quantité

$$V_{T} = \int_{0}^{t_{s}} (I_{p} - R)(t)dt - F_{0}t_{s} - D_{r} - t_{r}F_{0}$$

 ${\tt D}_{\tt T}$ et ${\tt t}_{\tt T}$ sont respectivement la détention superficielle récupérable et le temps de vidange de la parcelle.

 t_s désigne l'instant où $(I_p - R)(t) = F_0$, et correspond pratiquement dans ce cas à tf, instant de la fin du stockage.

On peut arrêter cette 2ème pluie dès la saturation du sol, atteinte très rapidement.

CONCLUSION

Cette campagne de simulation des pluies a permis de caractériser avec une précision très satisfaisante les mécanismes d'infiltration en milieu urbain.

En premier lieu, on notera que les <u>intensités d'infiltration mesurées sur les différentes parcelles sont assez voisines</u>: nous attribuerons de préférence ce résultat au tassement subi par le sol du fait d'une activité urbaine intense, plutôt qu'à des caractéristiques liées à l'organisation superficielle du sol, qui, on l'a vu, présente des différences selon les parcelles, notamment en ce qui concerne l'épaisseur de la croute superficielle.

Nous avons d'autre part montré que <u>les pertes à l'écoulement sur parcelle sont faibles et relativement peu influencées par l'humidité du sol</u> : encore une fois, ces résultats peuvent être attribués à l'influence mécanique du milieu urbain sur ce type de sol.

Il apparaît donc que le milieu urbain se prête bien aux mesures sous pluies simulées :

- 1) il exerce, au niveau des mécanismes d'écoulement, une influence superficielle homogénéisante qui favorise l'exploitation des mesures à l'échelle du bassin,
- 2) cette même influence permet d'envisager un protocole de mesures très simplifié, dans l'optique de mesurer les pertes à l'écoulement.

Pour ce deuxième point, le protocole que nous avons utilisé à Niamey semble réaliser un bon compromis entre simplicité et efficacité. Pour d'éventuelles campagnes analogues à venir, nous suggérons d'étudier avec une attention particulière :

- 1) l'influence de l'intensité de la pluie sur l'intensité d'infiltration,
- 2) la capacité de stockage maximale sur la parcelle.

Le protocole idéal pourrait donc être résumé de la façon suivante :

- . N parcelles (N>3)
- . pour chaque parcelle, une pluie le matin et une pluie l'après-midi.
- . pour chaque pluie : procéder à intensités de pluie différentes (Ex : 60 mm/h pendant 30 minutes 120 mm/h pendant 30 minutes)

. après chaque pluie, laisser infiltrer toute l'eau à la surface de la parcelle, puis démarrer une deuxième pluie d'une durée de 10-15 mm.

ANNEXE 1

TABLEAUX 1 à 22

Tableau 1

Parcelle : 1

Date : 17/04/1986

Pluie n°1

 $I_p = 40mm/h$

 $I_k = 0$

Heure début : 9h Heure fin : 10 h

Durée de la pluie 60'

t	I _p (t) mm/h	H _p (t)	R(t) mm/h	I _{inf} (t)	L _r (t)	K _r (t) %	observation
22'30	40	15,0	0	40	0	0	
251	**	16,7	3,0	37,0	0,2	1	
30'	11	20,0	9,6	30,4	1,0	5	
35'	**	23,3	14,4	25,6	2,2	9	
401	11	26,7	16,8	23,2	3,6	13	
451	11	30,0	(19,2)	(20,8)	(5,2)	(17)	Manipulation sur la goulotte
50 t	**	33,3	18,0	22,0	6,7	20	C
55'	11	36,7	20,4	19,6	8,4	23	
60'	11	40,0	21,6	18,4	10,2	26	

 $D_r = 0.7 \text{ mm}$ Durée de vidange de la $D_r = 8^{\circ}$

Observations: parcelle recouverte de pollen

Tableau 2

Parcelle: 1 Date: 17/04/86 Pluie n°2

 $I_p = 40 \text{ mm/h}$ $I_k = 39$

Heure début : 11h Heure fin : 12 h Durée de la pluie : 60'

t	I _p (t) mm/h	H _p (t)	R(t) mm/h	I _{inf} (t)	L _r (t)	K _r (t)	observations
5'30	40	3,7	0	40	0	0	
10'	11	6,7	10,7	29,3	0,8	12	
15'	11	10,0	19,2	20,8	2,4	24	
201	***	13,3	24,0	16,0	4,4	33	
251		16,6	24,0	16,0	6,4	38	
30'		20,0	25,2	14,8	8,5	43	
35'		23,3	26,4	13,6	10,7	46	
401		26,6	25,2	14,8	12,8	48	
45'		30,0	25,2	14,8	14,9	50	
50'		33,3	25,2	14,8	17,0	51	
55'		36,6	26,4	13,6	19,2	52	
601	† 1	40,0	25,2	14,8	21,3	53	

 $D_r = 1,2 \text{ mm}$ Durée de vidange de la $D_r = 10^{\circ}$

Tableau 3

Parcelle: 1 Date: 17/04/86 Pluie n°3

 $I_p = 40 \text{ mm/h}$ $I_k = 72,9$

Heure début : 16h15' Heure fin : 16h30' Durée de la pluie 15'

t	I _p (t) mm/h	H _p (t)	Rx(t)	I _{inf} (t) mm/h	L _r (t) mm	K _r (t) %	observations
4'30	40	3,0	0	40	0	0	
10'	11	6,7	14,2	25,8	1,3	19	
15'	11	10,0	19,2	20,8	2,9	29	

Observations: interruption de la pluie au bout de 15' due à une panne de l'appareil.

Tableau 4

Parcelle : 1

Date : 17/04/86

Pluie n°3 bis

 $I_D = 40 \text{ mm/h}$

 $I_k = 86$

Heure début : 16h43 Heure fin : 17h23 Durée de la pluie : 40'

t	I _p (t) mm/h	H _p (t)	R(t)	I _{inf} (t)		K _r (t)	observations
5'	40	3,3	12,0	28,0	1,0	20	
10'	11	6,6	20,4	13,6	2,7	41	
15'	11	10,0	26,4	13,6	4,9	49	
20'	11	13,3	27,6	12,4	7,2	54	
25'	**	16,6	28,8	11,2	9,6	58	
30'	11	20,0	28,8	11,2	12,0	60	
351	**	23,3	28,8	11,2	12,0	62	
401	**	26,6	28,8	11,2	16,8	63	

Observations : la pluie débute alors que la vidange de la parcelle n'est pas terminée.

Tableau 5

Date: 19/04/86

Pluie n°1

 $I_D = 78 \text{ mm/h}$

 $I_k = 0$

Heure début : 9h 05' Heure fin : 10 h 07'20" Durée de la pluie : 62'20

t	I _p (t) mm/h	H _p (t)	R(t) mm/h	I _{inf} (t) mm/h	L _r (t)	K _r (t) %	Observations
3'15	78	4,3	0	78	0	0	
51	tt	6,5	30,9	47,1	0,9	14	
10'		13,0	50,4	27,6	5,1	39	
15'		19,5	58,8	19,2	10,0	51	
201		26,0	64,8	13,2	15,4	59	
251		32,5	(63,6)	(14,4)	(20,7)	64	
301		39,0	(61,2)	(16,8)	(25,8)	(66)	
351		45,5	(62,4)	(15,6)	(31,0)	(68)	
401		52,0	(63,0)	(14,0)	(36,3)	(70)	Vidange de la
45'		58,5	(64,8)	(13,2)	(41,7)	(71)	cuve
501		65,0	(64,8)	(13,2)	(41,7)	(72)	
52'30		68,3	(122,4)	(-44,0)	(52,2)	(76)	Nettoyage des
55'		71,5	(60,0)	(18,0)	54,7	(77)	trous
57'30		74,8	(103,2)	(-25,2)	(59,0)	(79)	Nettoyage des
62'20		81,0	72,0	6,0	65,0	80	trous

 $D_r = 0,4 \text{ mm}$ Durée de vidange de la $D_r = 4^{\circ}$

Observations: parcelle recouverte de pollen

plusieurs nettoyages des trous du cadre de la parcelle

Tableau 6

Date : 19/04/86

Pluie n°2

 $I_p = 78 \text{ mm/h}$ $I_k = 78$

Heure début :10h 57' Heure fin : 11 h 53' Durée de la pluie : 56'

t	I _p (t)	H _p (t)	R(t) mm/h	I _{inf} (t)	L _r (t)	K _r (t)	Observations
1'	78	1,3	0	78,0	0	0	
5'	**	6,5	49,5	28,5	3,3	51	
10'		13,0	63,6	14,4	8,6	66	
15'		19'5	69,6	8,4	14,4	74	
201		26,0	69,6	8,4	20,2	78	
25'		32,5	72,0	6,0	26,2	81	
301		39,0	72,0	6,0	32,2	83	
351		45,5	(72,4)	(5,6)	(38,2)	(84)	Vidange de la cuve
501		65,0	72,8	5,2	56,4	87	
561	11	72,8	74,0	4,0	63,8	88	

 $D_r = 0.7 \text{ mm}$. Durée de vidange de la $D_r = 3'$

Tableau 7

Date : 19/04/86

Pluie n°3

 $I_p = 78 \text{ mm/h}$ $I_k = 149$

Heure début :16h 00 Heure fin : 17 h 00' Durée de la pluie : 60'

t	I _p (t) mm/h	H _p (t)	R(t) mm/h	I _{inf} (t) mm/h	L _r (t)	K _r (t) %	Observations
1'	78	1,3	0	78,0	0	0	
5'	**	6,5	64,5	13,5	4,3	66	
10'		13,0	73,2	4,8	10,4	80	
151		19,5	73,2	4,8	16,5	85	
201		26,0	73,2	4,8	22,6	87	
251		32,5	76,8	1,2	29,0	89	
30'		39,0	(75,6)	(2,4)	(35,3)	(90)	Vidange de
35'		45,5	75,6	2,4	41,6	91	la cuve
401		52,0	76,8	1,2	48,0	92	
45'		58,5	75,6	2,4	54,3	93	
50'		65,0	76,8	1,2	60,7	93	
55'		71,5	(76,8)	(1,2)	(67,1)	(94)	Vidange de
601	11	78,0	76,8	1,2	73,5	94	la cuve

 $D_r = 0.9 \text{ mm}$ Durée de vidange de la $D_r = 2.30$

Rx = 76 KR = 97%

Tableau 8

Date : 21/04/86

Pluie n°1

 $I_p = 82 \text{ mm/h}$ $I_k = 0$

Heure début : 9h 56 Heure fin : 10h 57'15' Durée de la pluie : 61'15"

t	I _p (t) mm/h	H _p (t)	R(t) mm/h	I _{inf} (t) mm/h	L _r (t)	K _r (t) %	Observations
2'	82	2,7	0	82,0	0	0	
5'	**	6,8	54,0	28,0	2,7	40	
10'		13,7	67,2	14,8	8,3	61	
15'		20,5	72,0	10,0	14,3	70	
201		27,3	75,6	6,4	20,6	75	
251		34,2	75,6	6,4	26,9	79	
30'		41,0	(76,8)	(5,2)	(33,3)	(81)	Vidange de
35'		47,8	76,8	5,2	39,7	83	la cuve
401		54,7	76,8	5,2	46,2	84	
451		61,5	79,2	2,8	52,8	86	
50'		68,3	79,2	2,8	59,4	87	
55'		75,2	(79,2)	(2,8)	(66,0)	(88)	Vidange de
601	**	82,0	79,2	2,8	72,6	89	la cuve

 $D_r = 0.7 \text{ mm}$ Durée de vidange de la $D_r = 3'30''$

Observations: apparition immédiate de ruissellement à la surface de parcelle.

Rx = 79,2 KC. 97%

Tableau 9

Parcelle : 3

21/04/86

Pluie n° 2

 $I_p = 82 \text{ mm/h}$

 $I_k = 72$

Heure début : 16h15

Heure fin : 16h45

Durée de la pluie : 30'

1'15 82,0 1,7 0 82,0 0 0	
<u></u>	
5' " 6,8 65,6 16,4 4,1 62	
10' 13,7 76,8 5,2 10,5 79	
15' 20,5 79,0 2,8 17,1 86	
20' 27,3 79,2 2,8 23,7 89	
25' 34,2 (79,2) (2,8) (30,3) (91) Vidang	
30' " 41,0 79,2 2,8 36,9 92	

 $D_r = 0.7 \text{ mm}$ Durée de vidange de la $D_r = 4'$

Rx = 79,2 KR = 97%

Tableau 10

Parcelle : 3

Date : 21/04/86 Pluie n°3

 $I_p = 82 \text{ mm/h}$ $I_k = 110$

Heure début : 16h57 Heure fin : 17h07 Durée de la pluie 10'

t	I _p (t) mm/h	H _p (t)	R(t)	I _{inf} (t)	L _r (t)	K _r (t) %	observations
5'	82	6,8	72,0	10,0	6,0	88	
10'	n	13,7	81,6	0,4	12,8	93	

Observations: parcelle aspergée avec des seaux d'eau avant le début de la pluie.

Début d'écoulement immédiat.

Rx

Tableau 11

Date : 21/04/1986

Pluie n°4

 $I_p = 82 \text{ mm/h}$

 $I_{k} = 112$

Heure début : 17h24 Heure fin : 17h45'

Durée de la pluie 21'

t	I _p (t) mm/h	H _p (t)	R(t) mm/h	I _{inf} (t) mm/h	L _r (t)	K _r (t) %	Observations
5'	82	6,8	0	82,0	0	0	
10'	**	13,7	64,8	17,2	5,4	39	
15'		20,5	69,6	13,4	11,2	55	
20'	**	27,3	69,6	13,4	17,0	62	

 $D_r = 0.7 \text{ mm}$ Durée de vidange de la $D_r = 4.30$ "

Observations: parcelle labourée en surface sur 5 cm de profondeur avant la pluie

Tableau 12

Date : 22/04/1986

Pluie n°1

 $I_p = 30' \text{ à } 42 \text{ mm/h}$ 40' à 84 mm/h

 $I_k = 0$

Heure début : 10h25' Heure fin : 11h35' Durée de la pluie 70'

t	I _p (t)	H _p (t)	R(t)	I _{nf} (t)	L _r (t)	K _r (t) %	Observations
6'30	42	4,6	0	42,0	0	0	
10'	11	7,0	15,4	26,6	0,9	13	
151		10,5	26,4	15,6	3,1	30	
20'		14,0	28,8	13,2	5,5	39	
251		17,5	32,4	9,6	8,2	47	
30'	11	21,0	32,4	9,6	10,9	52	
35'	82,0	27,0	(69,6)	(14,4)	16,7	62	Changement
401	11	34,0	73,2	10,8	22,8	67	de I _p
45'		41,0	73,2	10,8	28,9	70	
501		48,0	(72,0)	(12,0)	(34,9)	(73)	Vidange de la cuve
55'		57,0	70,8	13,2	40,9	73	de la cuve
601		64,0	70,8	13,2	46,8	73	
651		71,0	72,0	12,0	52,8	74	
70'	**	78,0	72,0	12,0	58,8	75	

 $D_r = 0.6 \text{ mm}$

Durée de vidange de la $D_r = 5$ '

3 85 Kr. 32% Kr. 32%
3 85 21% Kr. 32%

Tableau 13

Date: 22/04/1986

Pluie n°2

 $I_p = 20^{\circ} \ \text{à 42 mm/h} \ 10^{\circ} \ \text{à 84 mm/h}$

 $I_k = 66$

10' à 42 mm/h

Heure début : 16h30' Heure fin : 17h10' Durée de la pluie 40'

t	I _p (t) mm/h	H _p (t)	R(t) mm/h	I _{inf} (t) mm/h	L _r (t)	K _r (t)	Observations
3'30	42	2,5	0	42,0	0	0	
5'	11	3,5	20,0	22,0	0,5	14	
10'		7,0	31,2	10,8	3,0	43	
15'		10,5	30,0	12,0	5,5	52	
201		14,0	31,2	12,0	8,1	58	
251	84	21,0	(72,0)	(12,0)	14,1	67	Changement de IP
30'		28,0	73,2	10,8	20,2	72	de IP
35'	42	31,5	(30,0)	(12,0)	22,7	72	Changement
40'	*1	35,0	31,2	10,8	25,3	73	de Ip

 $D_r = 0.7 mm$

Durée de vidange de la $D_r = 3'30$

Tableau 14

Parcelle: 4 Date: 23/04/1986 Pluie n°3 $I_p = 15$ ' à 38 mm/h $I_k = 72$ 15' à 116 mm/h 15' à 80 mm/h 15' à 38 mm/h Heure début : 9h30' Heure fin : 10h30' Durée de la pluie 60' $H_D(t)$ $I_{p}(t)$ R(t) $I_{inf}(t)$ $L_r(t)$ $K_{r}(t)$ ${\tt Observations}$ mm/h mm/h mm 2'30 1,6 0 38,0 0 0 38 51 3,2 19,2 18,8 0,5 25 10' 6,3 34,8 3,2 3,7 58 151 9,5 6,7 36,0 2,0 71 201 19,2 (99,6)(20,4) 15,0 78 116 changement $de I_{D}$ 25' 28,8 103,2 16,8 23,6 82 30' 38,5 (103,2) (16,8)(32,2)(84)vidange de la cuve 351 80 45,2 (81,6)(-1,6)39,0 86 changement de I_D 401 51,8 78,0 2,0 45,5 88 89 451 58,5 75,6 4,4 51,8 501 38 61,7 (39,6)(-1,6)89 55,1 changement de I_p 551 64,8 33,6 4,4 57,9 89 601 68,0 32,4 5,6 60,6 89

 $D_r = 0.5 \text{ mm}$ Durée de vidange de la $D_r = 5^{\circ}$

1:37 the Ry: 31 Kn: 55% 1:16 Ry: 102 Un: 89% 1:80 Ry: 76 Kn: 91% 1:3: Ry: 35 Kn: 86%

Tableau 15

Date : 24/04/1986

 $I_k = 0$

Pluie n°1

 $I_p = 20' \ a \ 40 \ mm/h \ 15' \ a \ 80 \ mm/h$

15' à 105 mm/h

15' à 40 mm/h

Heure début : 10h13' Heure fin : 11h48' Durée de la pluie 65'

t	I _p (t)	H _p (t)	R(t)	I _{inf} (t)	L _r (t)	K _r (t) %	Observations
6'30	40	4,3	0	40	0	0	
10'	11	6,7	15,4	24,6	0,9	14	
151	11	10,0	24,0	16,0	2,9	29	
201	*1	13,3	26,4	13,6	5,1	38	
251	80	20,0	(66,0)	(14,0)	10,6	53	changement
301	11	26,7	69,6	10,4	16,4	62	de I _p
35'	11	33,54	70,8	9,2	22,3	67	
401	105	43,4	(98,4)	(6,6)	(30,5)	(70)	changement de Ip et vidange
451	*1	53,4	99,6	5,4	38,8	73	de la cuve
501	11	63,4	99,6	5,4	47,1	74	
551	40	66,7	(39,6)	(0,4)	50,4	76	changement
601	11	70,0	33,6	6,4	53,2	76	de I _p
651	11	73,9	33,6	6,4	56,0	76	

Tableau 16

Date: 24/04/1986 Pluie n°2

 $I_p = 40^{\circ} \text{ mm/h}$

I_k= 65

Heure début : 16h50 Heure fin : 17h50' Durée de la pluie 60'

t	I _p (t) mm/h	H _p (t)	R(t) mm/h	I _{inf} (t) mm/h	L _r (t)	K _r (t)	Observations
3'	40	2,0	0	40,0	0	0	
51	11	3,3	27,0	13,0	0,9	27	
10'		6,6	31,2	8,8	3,5	53	
15'		10,0	33,6	6,4	6,3	63	
20'		13,3	33,3	6,4	9,1	68	
25'		16,6	36,0	4,0	12,1	73	
301		20,0	37,2	2,8	15,2	76	
351		23,3	36,0	4,0	18,2	78	
401		26,6	36,0	4,0	21,2	80	
451		30,0	36,0	4,0	24,2	81	
501		33,3	(36,0)	(4,0)	(27,2)	(82)	vidange
551	11	36,6	36,0	4,0	30,2	82	de la cuve
60'	11	40,0	33,6	6,4	33,0	83	

 $D_r = 0.4 \text{ mm}$

Durée de vidange de la $D_r = 3$ '

J=40 Rr= 36 Ke= 90%

Tableau 17

Parcelle : 6 Date : 25/04/1986 Pluie n°1

Ip= 15'à 78 mm/h
 15'à 116 mm/h
 15'à 78 mm/h
 15'à 38 mm/h

Heure début : 10h Heure fin : 11h Durée de la pluie 60'

t	I _p (t)	H _p (t)	R(t) mm/h	I _{inf} (t) mm/h	L _r (t)	K _r (t) %	Observations
51	78,0	6,5	0	78,0	0	0	
10'	11	13,0	37,2	40,8	3,1	24	
15'	H	19,5	58,8	19,2	8,0	41	
201	116,0	29,2	(91,2)	(24,8)	15,6	53	changement
251		38,9	97,2	18,8	23,7	61	de I _p
301	**	48,6	99,6	16,4	32,1	66	
35'	78,0	55,1	(67,2)	(10,8)	(37,6)	(68)	changement de I _p et vidange de la cuve
401	11	61,6	67,2	10,8	43,2	70	de la cuve
451	11	68,1	66,0	12,0	47,2	72	
50'	38,0	71,3	(30,0)	(8,0)	51,3	72	changement
55'	*1	74,5	28,8	9,2	53,7	72	de I _p
60	11	77,7	27,6	10,4	56,0	72	

 $D_r = 0.3 \text{ mm}$ Durée de vidange de la $D_r = 2!$

I = 78 Ry = 58,3 Ke. 75% I = 116 Ry = 95,6 Ke = 85% I = 78 Ry = 61,1 Ke = 86% I = 38 Ry = 87 Ke 74%

Tableau 18

Parcelle: 6 Date: 25/04/1986 Pluie n°2

 $I_p = 78 \text{ mm/h}$

 $I_k = 70$

Heure début : 16h05 Heure fin : 17h05' Durée de la pluie 60'

t	I _p (t)	H _p (t)	R(t) mm/h	I _{inf} (t)	L _r (t) mm	K _r (t) %	Observations
2'30	78	3,3	0	78,0	0	0	
51	11	6,5	48,0	30,0	2,0	31	
101		13,0	67,2	10,8	7,6	58	
15'		19,5	73,2	4,8	13,7	70	
20'		26,0	72,0	6,0	19,7	76	
25'		32,5	73,2	4,8	25,8	79	
30'		39,0	70,8	7,2	31,7	81	
351		45,4	(72,0)	(6,0)	(37,7)	(83)	vidange de
401		52,0	73,2	4,8	43,8	84	la parcelle
451		58,5	72,0	6,0	49,8	85	
501		65,0	70,8	7,2	55,7)	86	
551		71,5	70,8	7,2	61,6	86	
601	t 1	78,0	69,6	8,4	67,4	86	

 $D_r = 0.4 \text{ mm}$ Durée de vidange de la $D_r = 5^{\circ}$

1. 18 Rr= 10 KR: 50%

Tableau 19

Parce]	lle : 1		Date : 2	26/04/1986 🦪	:	Pluie n°4	
I _p = 50)' à 36 5' à 80 5' à 36	mm/h mm/h mm/h	. F k₹ 1				
Heure	début :	16h12'	Heure	fin ; 17h32'		Durée de	la pluie 80'
t	I _p (t)	H _p (t)	R(t) mm/h	I _{inf} (t) mm/h	L _r (t)	K _r (t) %	Observations
12'30	36	7,5	0	36	0	0	
15'	ti	9,0	4,8	31,2	0,2	0,0	
201	**	12,0	8,4	27,6	0,9	8	
25'	11	15,0					l'écoulement
30'	ŧŧ	18,0			se de	verse nor	s de la cuve
35'	11	21,0	(19,2)	(16,8)			
401	11	24,0	19,2	16,8			
451	11	27,0	18,0	18,0			
50'	*1	30,0	19,2	16,8			
551	80	36,7	(28,8)	(51,2)			Changement de Ip
601	11	43,3	(37,2)	(42,8)			
651	11	50,0	(46,8)	(33,2)			Nettoyage des trous
701	36	53,0	(27,6)	(8,4)			Changement de Ip
751	11	56,0	16,8	19,2			
801	tt	59,0	19,2	16,8			

 $D_r = 1.1 \text{ mm}$

Durée de vidange de la $D_r = 10^4$

Observations : Nombreux incidents

Tableau 20

Parcelle : 1

Date: 28/05/1986

Pluie n°5

 $I_D = 100 \text{ mm/h}$

 $I_k = 0$

Heure début : 16h55'

Heure fin : 17h15'

Durée de la pluie : 20'

Observations : Début de l'écoulement à 2'30".

La pluie a été interrompue à cause d'une fuite de l'écoulement au niveau du cadre de la parcelle.

Tableau 21

Parcelle: 1 Date: 30/05/1986 Pluie n°6

 $I_p = 15'$ à 100 mm/h $I_k = 16$ 35' à 50 mm/h

Heure début : 8h59' Heure fin : 9h49' Durée de la pluie : 50'

t	I _p (t) mm/h	H _p (t)	R(t) mm/h	I _{inf} (t) mm/h	L _r (t)	K _r (t)	Observations
41	100,0	6,7	0	100,0	0	0	
101	11	16,7	54,0	46,0	5,4	33	
151	11	25,0	61,2	38,8	10,5	42	
20'	50,0	29,2	(30,0)	(20,0)	13,0	(45)	Changement de Ip
25'	11	33,3	26,4	23,6	15,2	46	
30'	11	37,5	27,6	22,4	17,5	47	
351	11	41,7	30,0	20,0	20,0	48	
40¹	11	45,8	30,0	20,0	22,5	49	
451	11	50,0	32,4	17,6	25,2	50	
50'	11	54,2	31,2	18,8	27,8	51	

 $D_r = 1.8 \text{ mm}$

Durée de vidange de la $D_r = (8')$

Observations : Trous de la parcelle bouchés à partir de t inconnu. Les trous ont été débouchés après l'arrêt de la pluie.

Tableau 22

Date: 03/06/1986 Pluie n°7

 $I_p = 20'$ à 120 mm/h $I_k = 12$ 10' à 100 mm/h 10' à 50 mm/h

Heure début : 16h20' Heure fin : 17h00' Durée de la pluie : 40'

t	I _p (t) mm/h	H _p (t)	R(t) mm/h	I _{inf} (t) mm/h	L _r (t)	K _r (t)	Observations
2'	120	4,0	0	120	0	0	
5'	**	10,0	56,0	64,0	2,8	28	
101	11	20,0	81,6	38,4	9,6	48	
15'	*1	30,0	94,8	25,2	17,5	58	
201	11	40,0	92,4	27,6	25,2	63	
25'	100	48,3	(80,4)	(19,6)	31,9	66	Changement de Ip
27'30"	**	52,5	(64,8)	(35,2)	(34,6)	66	Vidange de la
30'	11	56,7	76,8	23,2	37,8	67	cuve.
35'	50	60,9	(42,0)	(8,0)	41,3	68	Changement de Ip
401	11	65,0	36,0	14,0	44,3	68	

 $D_r = 0.5 \text{ mm}$

Durée de vidange de la $D_r = 4$ '

ANNEXE 2

FIGURES 4 à 9

Figure 4: Parcelle nº 1 Entrepôt ORSTOM

Pluie n° 1_2_3_3bis_4_7

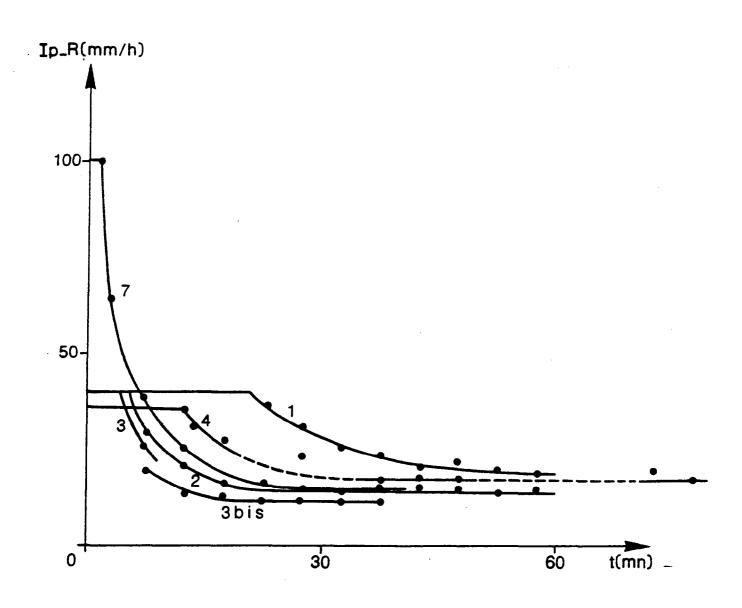


Figure 5 : Parcelle nº 2 Bureau ORSTOM

Pluies nº 1_2_3

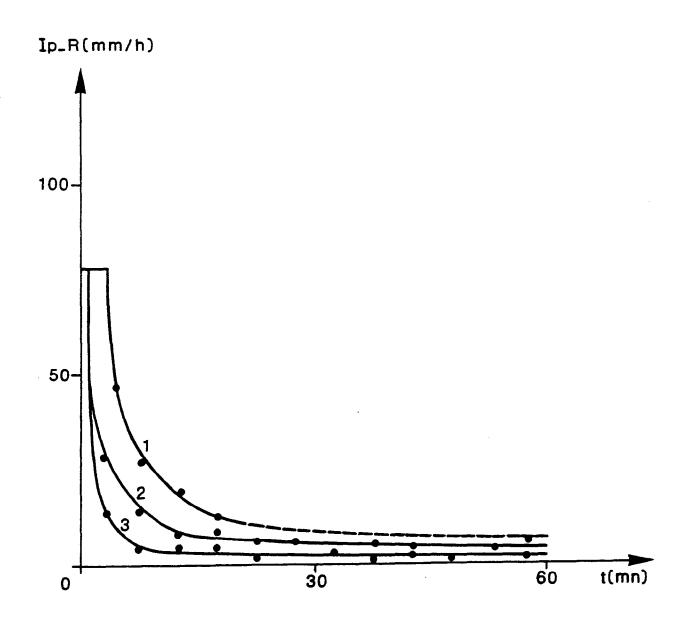


Figure 6: Parcelle n° 3 Jardin Boukoki I

Pluies nº 1_2_3_4

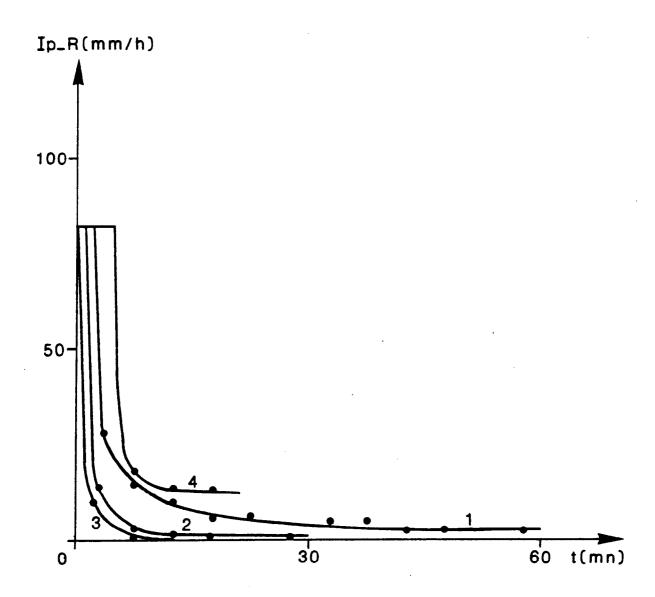


Figure 7: Parcelle n° 4 Jardin Boukoki II

Pluies n° 1_ 2_ 3

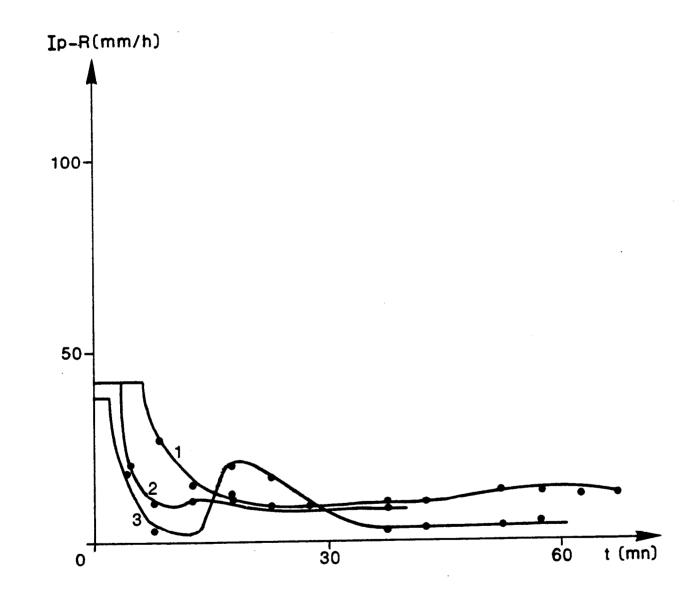
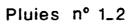


Figure 8: Parcelle nº 5 Ecole Soni ALIBER I



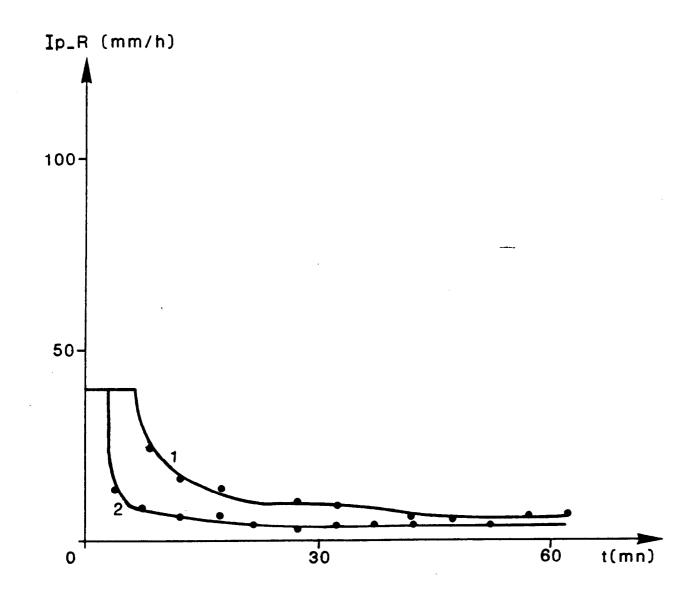


Figure 9: Parcelle nº 6 Ecole Soni ALIBER I

Pluies nº 1_2

