### Calcul automatique de l'abattement des pluies journalières

(Programme POH 116)

#### P. TOUCHEBEUF DE LUSSIGNY

Ingénieur en chef à Electricité de France. Adjoint au chef du Service hydrologique de l'O.R.S.T.O.M.

Ce programme s'inspire très étroitement de l'article de Y. Brunet-Moret et M. Roche, intitulé « Etude théorique et méthodologique de l'abattement des pluies » (Cahiers O.R.S.T.O.M., Série Hydrologie, n° 4, mai 1966). Il s'applique à un seul bassin représentatif ou expérimental, faisant partie le plus souvent d'un ensemble de bassins représentatifs emboîtés, adjacents ou voisins.

Le programme comporte trois parties que nous allons examiner successivement:

- Décompte des observations « surface »;
- Décompte après correction de longue durée;
- Détermination du coefficient d'abattement.

### 1. Décompte des observations "surface"

On suppose que les précipitations journalières ont été observées sur le bassin versant à un nombre K de pluviomètres, pendant N années, durant une même période annuelle qui s'étend inclusivement entre les mois MØDEB et MØFIN (repérés par leur numéro, de 1 à 12).

Il s'agit d'établir une grille dont les colonnes, repérées par l'indice KØ (KØ = 1, 2, 3... KØMAX), correspondent aux pluies ponctuelles observées, classées de 0 à 10, 10 à 20, 20 à 30 mm... et dont les lignes, repérées par l'indice LI (LI = 1, 2, 3... LIMAX), correspondent aux pluies moyennes sur le bassin versant classées également par tranches de 10 mm.

Le décompte des observations « surface » revient à déterminer la matrice XNØMBR (LI, KØ) donnant le nombre d'observations journalières classées dans chaque case de la grille.

Le diagramme de la figure 1 montre la logique suivie pour aboutir à ce résultat. Pour l'exécution de cette première partie du programme, les données d'entrée sont présentées dans l'ordre suivant:

- a) 1 carte d'identification de l'ensemble de bassins versants représentatifs ou expérimentaux dont fait partie le bassin versant étudié (modèle de carte O.R.S.T.O.M. CØH 501);
- b) 1 carte d'identification du bassin versant représentatif ou expérimental étudié (CØH 502);
- c) 1 carte donnant le numéro des mois MØDEB et MØFIN: FØRMAT (212);
- d) 1 ou plusieurs cartes donnant les numéros de postes pluviométriques et les coefficients de Thiessen correspondants pour le calcul de la pluie moyenne sur le bassin. Les numéros de poste ne se suivent pas obligatoirement dans l'ordre arithmétique. Chaque carte peut contenir les données relatives à dix postes pluviométriques. Le nombre maximal de postes pluviométriques est de 99. Sur la première carte sont portés dans les dix premières positions le numéro de code de l'ensemble de bassins (7 chiffres), le numéro de la partie étudiée (1 chiffre) et le nombre de postes pluviométriques (2 chiffres):

#### FØRMAT (I7, I1, I2, 10 (I2, F5.5)/(10 X, 10 (I2, F5.5)));

e) 1 jeu de cartes donnant les pluviométries journalières observées sur le bassin, à raison d'une carte par poste et par quinzaine (modèle CØH 515). Ces cartes sont rangées par année et à l'intérieur de chaque année par postes, ceux-ci étant classés dans le même ordre que sur la ou les cartes des coefficients de THIESSEN. Une carte blanche est insérée à la fin des données de chaque poste. Une deuxième carte blanche est insérée à la fin des données du dernier poste d'une année. Enfin, une troisième carte blanche est insérée à la fin des données du dernier poste de la dernière année d'observations. Les précipitations non observées sont perforées conventionnellement avec la valeur négative — 10 et sont signalées lors de l'exécution du programme par un message spécial. Cependant, lorsque pour une journée les observations manquantes portent sur moins d'un tiers des postes, elles sont, avant perforation, évaluées approximativement par comparaison avec les postes voisins, de façon à ne pas perdre complètement les informations fournies pour cette journée par les autres postes.

Après lecture des cartes a, b, c et d, le programme prévoit la lecture des cartes de pluviométrie journalière suivant une logique qui, outre divers contrôles d'erreur, permet:

- L'élimination des données pluviométriques qui ne se rapportent pas à la période annuelle comprise entre les mois MØDEB et MØFIN;
- Le comptage, répété chaque année, des postes pluviométriques (compteur K);
- L'établissement, quinzaine par quinzaine, de la matrice annuelle des précipitations ponctuelles PLUIE (JØ, K), JØ étant le numéro d'une journée comptée à l'intérieur de l'année de 1 à 365 ou 366;
- La détermination, en fin de chaque année, du vecteur annuel IPMØY (JØ), IPMØY étant la pluviométrie moyenne sur le bassin versant;

- La détermination, en fin de chaque année, de la matrice XNØMBR (LI, KØ). Cette matrice se cumule d'année en année, contrairement à la matrice PLUIE (JØ, K) et au vecteur IPMØY (JØ) qui, eux, ne sont pas conservés d'une année à l'autre. Le nombre de lignes et de colonnes de la matrice XNØMBR est limité à un maximum de 40. Si par extraordinaire une ou plusieurs pluies journalières observées dépassent 400 mm, elles ne sont pas prises en compte dans la matrice, mais sont signalées par un message spécial;
- La détermination de KØMAX et LIMAX en fonction des plus fortes valeurs observées pour la pluie ponctuelle et la pluie moyenne;
- Le comptage des années d'observation (compteur N).

Lorsque la lecture des données pluviométriques arrive à sa fin (signalée par trois cartes blanches successives), le programme prévoit le calcul du vecteur TØTAL (KØ) qui correspond aux totaux par colonne de la matrice XNØMBR (LI, KØ).

La première partie du programme s'achève par l'impression de la matrice XNØMBR et du vecteur TØTAL en faisant appel à la subroutine GRILLE. Cette subroutine prévoit pour la matrice, un nombre maximal de 40 lignes et 40 colonnes, mais se contente de ne faire imprimer que le nombre utile de lignes et de colonnes défini par LIMAX et KØMAX. La largeur de la bande de papier ne permettant pas d'imprimer plus de 15 colonnes, la matrice est imprimée sur un, deux ou trois tableaux successifs suivant que la valeur de KØMAX ne dépasse pas 15, est comprise entre 16 et 30 ou se situe entre 31 et 40.

# 2. Décompte après correction de longue durée

La matrice XNØMBR (LI, KØ) donne une estimation numérique du champ de la densité de probabilité  $\rho$  du couple de variables aléatoires constitué par la pluie moyenne Pm et la pluie ponctuelle P.

Si l'on dispose d'observations de longue durée à une station pluviométrique de référence, il est possible d'obtenir une estimation plus précise de la loi marginale de P en adoptant la loi de répartition obtenue à partir des observations de la station de référence. On est ainsi amené à appliquer à la matrice précédente un facteur correctif qui varie selon les colonnes, c'est-à-dire suivant les tranches de pluies ponctuelles. Pour plus de détails d'ordre théorique et méthodologique, on se reportera à l'article déjà signalé de MM. Brunet-Moret et Roche.

La figure 2 montre dans ses grandes lignes la logique de cette deuxième partie du programme. Les données d'entrée sont fournies par:

f) I carte indiquant en clair le nom de la station pluviométrique de référence choisie, puis les valeurs des 4 paramètres de la distribution des pluies journalières ajustée sur une loi de PEARSON III tronquée (paramètre de forme, d'échelle, de position et de tronquage FØ):

#### FØRMAT (6 A4, F7.4, F9.4, I3, F8.5).

Le seuil de tronquage est pris égal à 10 mm. Les paramètres d'ajustement sont déterminés au préalable par un autre programme (PØH 098 A). Ce programme a toutefois subi deux légères modifications: l'une pour ne prendre en compte que les

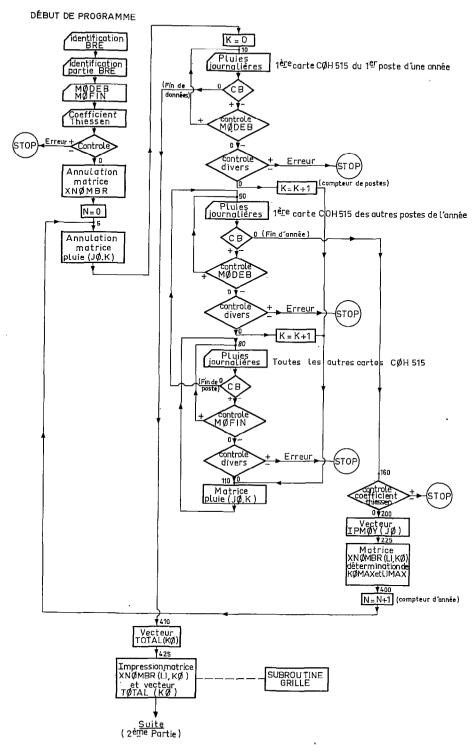


Fig. 1. — Programme PØH 116. Abattement des pluies journalières. Décompte des observations « Surface ».

pluies journalières tombées entre les mois MØDEB et MØFIN, l'autre pour faire intervenir éventuellement les données, non pas d'une seule station pluviométrique de longue durée, mais de plusieurs stations situées sur le bassin représentatif ou dans son voisinage (méthode des stations-années).

Après lecture de ces données d'entrée le programme prévoit le calcul par tranches de 10 mm de la fréquence partielle non tronquée (DELTAF) des pluies ponctuelles supérieures à 10 mm observées à la station de référence. Pour ce calcul, il est fait appel à un sous-programme FUNCTION FGAMAT (PØH 018). On en déduit le facteur de correction CØRREC (KØ) à appliquer à chaque colonne de la matrice, qui n'est autre que:

$$CORREC (K\emptyset) = \frac{DELTAF (K\emptyset) \times N \times K \times 365.}{TOTAL (K\emptyset)}$$

Après impression d'un tableau donnant les valeurs de la fréquence partielle et du facteur de correction pour les diverses tranches de pluies ponctuelles, le programme applique le facteur de correction à la matrice XNØMBR (LI, KØ) et au vecteur TØTAL (KØ) qui conservent leur nom.

Cette matrice et ce vecteur ainsi corrigés sont ensuite imprimés en faisant appel, comme pour la première partie, à la subroutine GRILLE.

## 3. Détermination du coefficient d'abattement

Le coefficient d'abattement est défini comme le rapport de la pluie moyenne de fréquence donnée à la pluie ponctuelle de même fréquence. Son calcul nécessite donc que l'on connaisse non seulement la loi marginale des pluies ponctuelles P — assimilée, comme on l'a vu, à la loi de répartition des pluies journalières d'une station de référence — mais aussi la loi marginale des pluies moyennes Pm, laquelle peut être déterminée approximativement en considérant les totaux par ligne de la matrice XNØMBR corrigée.

La troisième partie du programme (voir fig. 3) ne comporte pas de données d'entrée particulières. Elle commence par calculer les totaux par lignes TØT (LI) de la matrice XNØMBR (en laissant de côté les valeurs de la ligne 1 et de la colonne 1). Elle calcule ensuite les fréquences tronquées au dépassement des pluies moyennes observées (PHIØ (LI)), en descendant les lignes de la grille (de LIMAX à 2) et en cumulant progressivement les totaux par lignes divisés par  $365 \times N \times K$  (1 — FØ). Les résultats obtenus sont imprimés en regard de la pluie moyenne (P $m = 10 \times LI$ ).

Le programme ajuste alors les fréquences de dépassement observées à une loi de répartition tronquée de forme exponentielle:

$$\Phi (Pm) = e^{-\frac{Pm-B}{A}}$$

Il serait plus satisfaisant du point de vue théorique d'ajuster la distribution des pluies moyennes sur une loi de Pearson III tronquée, comme cela a été fait pour les pluies ponctuelles. Mais ce raffinement serait inutile, étant donné que l'échantillon

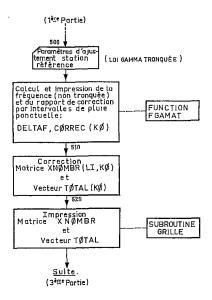


Fig. 2. — Programme PØH 116. Abattement des pluies journalières.

Décompte après correction de longue durée.

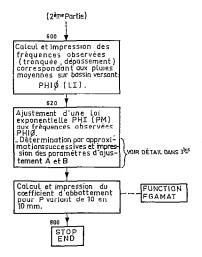


Fig. 3. — Programme PØH 116. Abattement des pluies journalières. Détermination du coefficient d'abattement.

des pluies moyennes est généralement assez restreint. La loi exponentielle tronquée présente l'avantage de faciliter l'ajustement car elle permet d'expliciter la fonction inverse sous la forme d'une relation linéaire entre Pm et Log  $\Phi$ :

$$Pm = -A Log \Phi + B.$$

La détermination des paramètres d'ajustement A et B se fait par approximations successives en donnant à B une valeur initiale nulle et à A celle qui correspond à Pm=40 mm et PHIO(4). On peut au besoin calculer la valeur initiale de A en s'appuyant sur une fréquence observée correspondant à une pluie moyenne différente de 40 mm. Il suffit de donner à la variable LIA du programme, une valeur différente de 4.

Le programme prévoit deux boucles d'itération imbriquées qui évitent tout problème de convergence dans l'optimisation de A et B.

Dans la boucle interne, on détermine la valeur de  $\Sigma_2$ , somme des écarts absolus pondérés entre les logarithmes des fréquences calculées et des fréquences observées PHIØ (LI). La pondération tient compte du nombre d'observations sur lequel s'appuie chaque point, c'est-à-dire de la valeur de TØT (LI + 1) affectée d'un exposant inférieur à 1 pour ne pas donner un poids excessif aux petites pluies moyennes qui sont généralement de beaucoup les plus nombreuses, mais qui sont moins intéressantes que les pluies plus fortes pour l'extrapolation de la loi de répartition vers les valeurs exceptionnelles. Après divers essais, cet exposant a été pris égal à 0,5. Au besoin, il est possible de le modifier en changeant dans le programme la valeur de la variation PØND.

A chaque parcours de la boucle, la valeur de A est augmentée d'un incrément constant en valeur absolue (0,01), tandis que la valeur de  $\Sigma_2$  est conservée par  $\Sigma_1$  pour le parcours suivant. L'incrément est positif au premier tour et le reste aux tours suivants tant que  $\Sigma_2 - \Sigma_1$  est négatif, c'est-à-dire tant que l'ajustement s'améliore. Lorsque  $\Sigma_2 - \Sigma_1$  devient positif pour la première fois, l'incrément devient négatif. L'ajustement s'améliore alors à nouveau pendant un tour ou éventuellement, pendant plusieurs tours, si dès le second tour  $\Sigma_2 - \Sigma_1$  a été positif. Lorsque cette expression devient négative pour la seconde fois, le programme prévoit une sortie de la boucle interne avec une valeur de A correspondant à celle de l'avant-dernier tour qui a donné le meilleur ajustement.

La boucle externe fonctionne d'une manière analogue. A chaque parcours la valeur de B est augmentée d'un incrément constant en valeur absolue (0,2), tandis que la valeur de  $\Sigma_2$ , correspondant à la valeur optimale de A pour une valeur donnée de B, est conservée par  $\Sigma_0$  pour le parcours suivant. L'incrément est d'abord positif, puis négatif quand  $\Sigma_2 - \Sigma_0$  devient positif pour la première fois. Lorsque  $\Sigma_2 - \Sigma_0$  devient positif pour la seconde fois, une sortie de la boucle externe est prévue vers la suite du programme. Les valeurs définitives de A et B sont celles de l'avant-dernier tour de la boucle externe qui a donné la plus faible valeur de  $\Sigma_2$  et donc l'ajustement optimal. Ces valeurs de A et B sont imprimées, de même que celles des compteurs de tours KA et KB.

Le programme s'achève par le calcul du coefficient d'abattement pour diverses valeurs de la pluie ponctuelles: 20, 30, 40 mm, etc. et extrapole ce calcul jusqu'à une

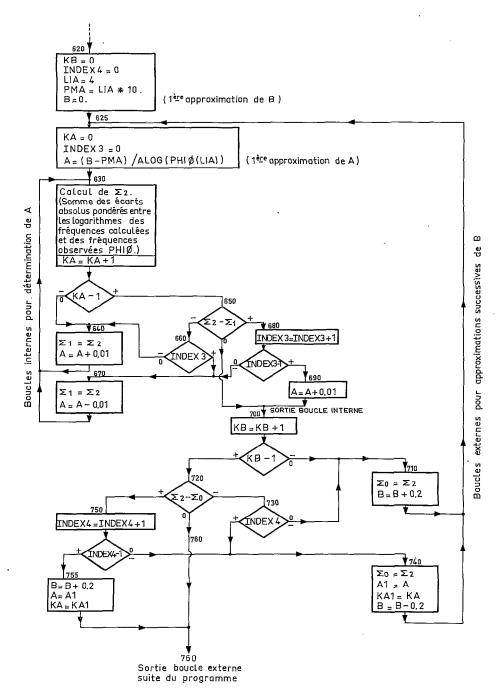


Fig. 3 bis. — Programme PØH 116. Optimisation des paramètres d'ajustement A et B.

valeur excédant de 50 mm la plus forte pluie observée, de façon à permettre son utilisation pour les pluies exceptionnelles.

A l'aide de la FUNCTIØN FGAMAT, le programme calcule la fréquence tronquée au non-dépassement d'une pluie ponctuelle donnée, puis détermine la pluie moyenne correspondant à cette même fréquence en utilisant les paramètres d'ajustement A et B. Le coefficient d'abattement se calcule alors très simplement par le rapport de la pluie moyenne à la pluie ponctuelle de même fréquence. Les résultats obtenus sont imprimés dans un tableau final.

### 4. Application

On trouvera en annexe, les listes FORTRAN complètes du programme et des sous-programmes utilisés, ainsi que les résultats d'application à un bassin versant représentatif.

Le bassin choisi comme exemple est celui du Mayo Ligan, situé au sud-ouest du Tchad, à l'intérieur du bassin versant du Mayo Kebi, lui-même affluent de la Bénoué.

Le bassin représentatif du Mayo Ligan d'une superficie de 41 km², a été équipé de dix pluviomètres qui ont été observés de façon continue pendant trois saisons des pluies successives.

On a choisi comme stations pluviométriques de référence, les stations de Tikem, Fianga et Kaele qui totalisent 55 années d'observations.

Pour des pluies ponctuelles variant entre 20 et 170 mm, on aboutit à des coefficients d'abattement décroissant entre 0,994 et 0,892.

· Le Service Hydrologique de l'O.R.S.T.O.M. compte appliquer systématiquement ce programme aux quelques 170 bassins représentatifs qu'il a exploités en régions tropicales et équatoriales. Il pense ainsi être en mesure de dégager des lois générales de la répartition spatiale des pluies sur des surfaces variant de 5 à 100 km² sous différents types de climat.

```
DECOMPTE DES DIJESS JOURNALIERS

C DECOMPTE DES DIJESS JOURNALIERS

DIRENSION FRACILII, FRACILII, FRACISI
DIRENSION FRACILII, FRACISI
DIRENSION FRACILII, FRACISI
DIRENSION FRACISI
ORGANICITOR JOURNALIES

ORGANICITOR JOURNALIES

ORGANICITOR JOURNALIES

ORGANICITOR JOURNALIES

ORGANICITOR JOURNALIES

PROJECTOR JOU
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                          DO 220 JD=1,NOJOAN

VAE=0

DO 210 K=1,NP

IT (PLUTELIO,KI)214,210,210

210 VAR=VAR PLUTELIO,KI)*THIESSIKI

| PROVI (D)1-VAR

215 VATO (2) JO,K.MILL

9022 FORMATIIY, PLUTE NON DESERVEE JOUR*,2X,13,4X,*POSTE*,2X,12,4X,*ANH

15 ES19-1,12
                                                                                              PROGRAMME *OH 116
                                                                                                  ABATTEMENT DES PLUIES JOURNALIERES
                                                                                              DECOMPTE DES DISSERVATIONS SUPFACE
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                     DECOMPTE APRES CORRECTION OF LONGUE DURKE
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                      CORPORTE APRES CONTRIBUTED TO CONTRIBUTE CONTRIBUTED TO CONTRIBUTE CONTRIBUTE
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                  C:365.**HAND
ON MITTER(4,0726)

POSE OPRHATI(1)**, POLITE**, T31, "FREQUENCE**, T59, "CONRECTION*/A/IX," 10.0 MM
ON 510 KO-1, KORAX
PAKO**10.
PRODI** FCAMATIO**, FORME, ECHEL**, POSIT, FO)
FFROI** FCAMATIO**, FORME, ECHEL**, POSIT, FO)
PRODI** FCAMATIO**, FORME, ECHEL**, POSIT, FO)
PRODI** FCAMATIO**, FORME, ECHEL**, POSIT, FO)
PRODI** FCAMATIO**, FORME, ECHEL**, POSIT, FO)
NOTE OF CONTROL TAPE, TOTAL (MO)
NOTE OF CONTROL TAPE, TOTAL (MO)
PRODI** FCAMATIO**, FORME, F
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                         DETERMINATION OU COEFFICIENT D ABATTEMENT
                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                      C DETERMINATION OF COEFFICIENT D ANATYERENT

610 DA 610 L'-2.LIMAX

7071L19=XMOMBRUL1, 23

90 610 KD-1,KOMAX

610 TDT1(L1)=TOTIL11)=XMOMBRUL1, KD

9032 FORMAT(1)=TOTIL11)=XMOMBRUL1, KD

9032 FORMAT(1)=TOTIL11=XMOMBRUL1, KD

114.KX-1-11, MOMBRUL1, KD

114.KX-1-11, MOMBRUL1, KD

114.KX-1-11, MOMBRUL1, KD

10 670 11-2, ILMAX

LILLIMAX-1-11, MOMBRUL1, KD

114.KX-1-11, MOMBRUL1, MOMB
```

POH 116 - 1

```
### PHIOLE | POHIOLE | POH
```

```
COMMON XNOMBRIAGA, 401, TOTAL (40)
DINENSION XMOMBRIAGA, 401, TOTAL (40)
DINENSION XMOMBRIAGA, 401, TOTAL (40)
DINENSION XMETALAGO

OUT HENSION XMETALAGO

OUT HERE AND XMETALAGO

OUT HERE AND XMETALAGO

OUT HERE AND XMETALAGO

OUT HERE AND XMETALAGO

OUT HOW AND XMETALAGO

AND XMETALAGO

TELL-(LI/5) = $\( \)440, A35, 440

TELL-(L
```

POH 116 - 2

```
BASSIN NO 4617909
                                                                                                                                                                                                                                                                                                  HAYD LIGAN
                                                                                                                                                                                                                                  MAYO LIGAN
  PARTIE NO 1
                                                                                                                              AMATTEMENT DES PLUTES JEURNALTERES
                                                                                                     DECOMPTE DES ORSERVATIONS SURFACE ENTRE MOIS 7 ET MOIS 9
  PLUTES PONCTUELLES CLASSEES PAR COLONNES DE 10 EN 10 MM
PLUTES MOVENNES SUR BASSIN CLASSEES PAR LIGNES DE 10 EN 10 MM
                                                                                                                                                                                                                                  11
                                                                                                                                                                                                                                                     12
                                                                                                                                                                                                             10
         1 620.50
                                      53.00
                                                            4.00
                                                                                  5.00
                                                                                                      0.0
                                                                                                                           0.0
                                                                                                                                               0.0
                                                                                                                                                                   0.0
                                                                                                                                                                                         0.0
                                                                                                                                                                                                             9.9
                                                                                                                                                                                                                                 0.0
                                                                                                                                                                                                                                                     0.0
                                     132-00
                                                            38.50
                                                                                 4.00
                                                                                                      1.00
                                                                                                                          0.0
                                                                                                                                               0.0
                                                                                                                                                                   0.0
                                                                                                                                                                                         0.0
                                                                                                                                                                                                            0.0
                                                                                                                                                                                                                                0.0
                                                                                                                                                                                                                                                     9.9
                                                            63.50
                                                                                                                                                                                                                                                     0.0
                                                            13.00
                                                                                                                                                0.0
                                                                                                                                                                                         0.0
                                                                                                                                                                                                             0.0
                                                                                                                                                                                                                                 0.0
                                                                                                                                                                                                                                                     0.0
                                                            3.00
                                                                               11.50
                                                                                                     33.50
                                                                                                                        15.00
                                                                                                                                                                                                                                 0.0
                                                                                                                                                                                                                                                     0.0
                     1.00
                                         1.00
                                                                                                                                               5.00
                                                                                                                                                                   0.0
                                                                                                                                                                                                                                 0.0
                                                                                                                                                                                                                                                     0.0
                                                                                                                           0.50
                                                                                                                                               7.00
                                                                                                                                                                                                                                0.0
                     0.0
                                          0.0
                                                                                                       0.0
                                                             0.0
                                                                                  0.0
                                                                                                      1.00
                                                                                                                          2.00
                                                                                                                                               5.00
                                                                                                                                                                                                                                 2.00
                     0.0
                                         0.0
                                                                                                                                                                   5.00
                                                                                                                                                                                        2.00
                                                                                                                                                                                                            2.00
                                                                       PLUIE
                                                                                                                                                FREQUENCE
                                                                                                                                                                                                                        CORRECTION
                                                                           10.0 44
                                                                          20.0
                                                                                                                                                                                                                              1.2056
                                                                         30.0
                                                                                                                                                0.007427
                                                                                                                                                                                                                              1.0494
                                                                          40.0
                                                                                                                                                0.004155
                                                                                                                                                                                                                             9.6690
                                                                          50.0
                                                                                                                                                0.002351
                                                                                                                                                                                                                             0.7252
                                                                           60.0
                                                                                                                                                0.001341
                                                                                                                                                                                                                             0.6382
                                                                          70.0
                                                                                                                                                0.000769
                                                                                                                                                                                                                             0.5429
                                                                          80.0
                                                                                                                                                  9.00044Z
                                                                          90.0
                                                                       100.0
                                                                                                                                                0.990148
                                                                                                                                                                                                                              0.8093
                                                                       110-0
                                                                                                                                                0.000086
                                                                                                                                                                                                                            0.9392
                                                                       120.0
BASSIN NO 4617909
                                                                                                                                                                                                               TCHAD
                                                                                                                                                                                                                                               RENDUE
                                                                                                                                                                                                                                                                                                MAYD LIGAN
 PARTTE NO 1
                                                                                                                                                                                                                                HAYO LIGAN
                                                                                                                             ABATTEMENT DES PLUIES JOURNALIERES
                                                                                                                        DECOMPTE APRES CORPECTION DE LONGUE DUREE
STATION DE REFERÊNCE: TIXEM-FIANGA-KAELE
PARAMETRE DE FORME: 0.7799
PARAMETRE DE EDITION: 0
PARAMETRE DE POSITION: 0
PARAMETRE DE TRONOJAGE FO: 0-89126
SEUIL DE TRONOJAGETO: 0-
                                                                                                                                                                                                           11
                                                                                                                                                                                                                               12
                                                                                                                                                                                       10
       1 64-45
                                       4-82
                                                            2.10
                                                                                 0.0
                                                                                                                                              0.0
                                                                                                                                                                                                                               0.0
                                                                                                     0.0
                                                                                                                          0.0
                                                                                                                                                                  0.0
                                                                                                                                                                                      0.0
                                                                                                                                                                                                           0.0
               162.51
                                      46.47
                                                            4.20
                                                                                0.67
                                                                                                     0.0
                                                                                                                          0.0
                                                                                                                                              0.0
                                                                                                                                                                  0.0
                                                                                                                                                                                      0.0
                                                                                                                                                                                                           0.0
                                                                                                                                                                                                                               0.0
                 49.85
                                      76.56
                                                           36.29
                                                                                 5.35
                                                                                                     2.90
                                                                                                                          0.64
                                                                                                                                                                  0.0
                                                                                                                                                                                                           0.0
                                                                                                                                                                                                                               0.0
                   3.65
                                      15.67
                                                          22.04
                                                                               10,70
                                                                                                     5.08
                                                                                                                          0:0
                                                                                                                                              0.0
                                                                                                                                                                  0.0
                                                                                                                                                                                      0.0
                                                                                                                                                                                                           0.0
                                                                                                                                                                                                                                0.0
                    1.22
                                        3.62
                   2.43
                                         1.21
                                                            4.72
                                                                                 5.69
                                                                                                     5.08
                                                                                                                          3.19
                                                                                                                                                                  1.94
                                                                                                                                                                                                           0.0
                                                                                                                                                                                                                               0.0
                   0.0
                                                            0.0
                                                                                 0.0
                                                                                                     n. 36
                                                                                                                          4.47
                                                                                                                                              0.81
                                                                                                                                                                  0.97
                                                                                                                                                                                      0.0
                                                                                                                                                                                                           0.0
                                                                                                                                                                                                                               0.0
                                                                                 0.67
                   0.0
                                        0.0
                                                            0.0
                                                                                                                          3.19
TOY. 282.10 148.29
                                                        81.33
                                                                            45.49 25.74
                                                                                                                                                                  4.84
                                                                      PLUTE NOYEMPE FREQUENCE OBSERVEE

TO MM 0.011064
60 MM 0.01450
50 MM 0.039277
40 MM 0.080334
30 MM 0.124279
20 MM 0.124279
20 MM 0.256185
AJUSTEMENT PLUIES NOYEMBES A LOT EXPONENTIELLE PHILPM>=EXP((R-PM):A)
                                                                       4* 16.00
                                                                                                                     NOMBRE D ITERATIONS: KA= 62 K8= 13
                                                                       8= -1.8
BASSIN NO 4617409
PARTIE NO 1
                                                                                                                                                                                                              TCHAD BENOUE
HAYD LIGAN
                                                                                                                                                                                                                                                                                                HAYD LIGAN
                                                                                                  COPPLUIE PONCTUELLE 20 MM 20 MM 40 MM 50 MM 50 MM 50 MM 1170 MM 120 MM 1
                                                                                                                                          COEFFICIENT D ABATTEMENT
```

POH 116 - 3