

CPA

MICROFICHE N°



République Tunisienne

MINISTÈRE DE L'AGRICULTURE

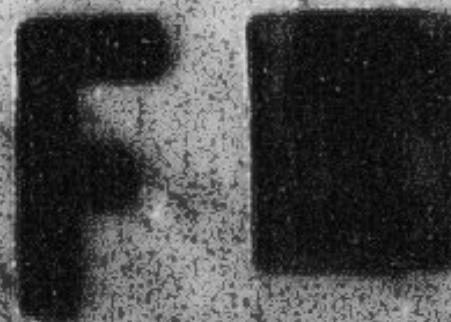
CENTRE NATIONAL DE

DOCUMENTATION AGRICOLE

TUNIS

الجمهورية التونسية
وزارة الصناعات

المركز العربي
للتوصيات الفلاحية
تونس



SIMULATION DES PLUIES ET INONDATIONS SUR LA SAU

**LE MODELE HYDROLOGIQUE
DREAU**

CANDA 4054

[REDACTED]

STATION

15 - 1968 ON 845

SOMMAIRE

	<u>PAGE</u>
1 - Introduction	1
2 - Conception du modèle	1
3 - Les données de base	1
3-1 Les données utilisées par les deux modèles CLOUEN ET DREAU	2
3-2 Les précipitations	2
3-3 L'évapotranspiration	3
4 - Fonction de production	3
4-1 Bilan hydrologique	5
5 - Structure du modèle DREAU	9
6 - Utilisation du modèle	10
7 - Exemple d'utilisation du modèle DREAU	11
8 - Conclusion	14
Liste de sorties du modèle DREAU	
Listing des programmes	

1- INTRODUCTION

Dans le cadre des applications de modèles hydrologiques et hydrographiques, nous présentons un modèle dénommé "MÉTAL" associé à la Direction des Ressources en Eau. MÉTAL est un modèle déterministe global couvrant la rivière SAINT-MICHEL, ACTON, micro-coupe à L'ISLE-LAS-CHEBES dans son cours moyen, des particularités d'application de ce modèle et en particulier la structure des paramètres de ces fonctions de base. L'intérêt pour l'application du modèle MÉTAL, réside dans la simplicité et dans la nature des fluctuations des径流 qui peuvent être facilement mesurées dans les cours d'eau et dans les cours d'eau artificiels, mais aussi dans la possibilité d'application dans des bassins aquifères, mais aussi dans la possibilité de faire évoluer le modèle.

2- PRÉSENTATION DU MODÈLE

Le modèle est un programme informatique qui traite les pluies moyennes saisonnières sur le bassin à intervalles de deux mois et qui fournit les prévisions de径流 et accroît les prévisions hydrologiques associées à l'application de MÉTAL.

3- LES PARAMÈTRES DE BASE

Le programme traite les modèles déterministes de type de l'ISLE-LAS-CHEBES qui se fait dans le bassin de l'Acton. Il est donc possible que ce programme d'application de MÉTAL puisse être appliquée à d'autres bassins de type de l'Acton. Le programme de prévision de径流 est basé sur une analyse des données hydrologiques et météorologiques et sur une analyse des paramètres hydrologiques et météorologiques. Les paramètres hydrologiques sont utilisés pour déterminer les paramètres hydrologiques et météorologiques et pour déterminer les paramètres hydrologiques et météorologiques. Les paramètres hydrologiques et météorologiques sont utilisés pour déterminer les paramètres hydrologiques et météorologiques et pour déterminer les paramètres hydrologiques et météorologiques.

3 - 1 - MESURES UTILISÉES PAR LES DEUX MODÈLES GREGAL ET DRAKE

	GREGAL	DRAKE
Radiation journalière	Oui	Oui
Température zonique	Oui	Non
Température Minimale	Oui	Non
Precipitation totale	Oui	Non

MESURES D'ENTRÉE

Millage du bassin	Oui	Oui
Nombre de matins	Oui	Non
Surface de chaque matin	Oui	Oui
à en fonction de charges	Non	Non
Surface		
1 En 100 ...	Oui	Non
1 En Bassin	Oui	Non
Altitude en mètres du matin		
Fondement de chaque matin Oui		Non

3 - 2 - MES PRÉCIPITATIONS

Comme pour tout modèle hydrologique, les précipitations constituent pour le modèle GREGAL la source d'entres principale.

La moyenne journalière de pluie sur le bassin est calculée par la méthode en utilisant la méthode de l'émissaire. GREGAL ne fait pas de correction des précipitations, si ce n'est except que des précipitations liquides entraînent de l'abattement de fond (le neige).

3 - 3 - LA TEMPÉRATURE

Comme nous l'avons déjà signalé c'est que parmi les difficultés rencontrées lors de l'application du modèle original était l'approximation des données de température ; données nécessaires pour les calculs ; de fond de neige et de l'émissaire-péripétions (EFF par la méthode de l'émissaire). Pour dépasser ce problème, on a introduit un paramètre (approximation de valeur du modèle) qui est censé représenter l'EFF moyenne permanente. Quant à la fond de neige, elle est insérée dans le modèle comme :

Il est vrai que l'introduction d'une valeur journalière moyenne d'ETP devant toute l'année n'est pas conforme à la réalité, mais ce qui compte le plus pour un modèle hydrologique est la détermination de l'évapotranspiration réelle (ETR) à l'échelle journalière. Le calcul de l'ETR est toujours sujet à caution même si on part de valeurs observées de l'ETP. Il ne nous paraît donc pas absurde compte tenu de ce qui précède l'impossibilité d'acquisition des données de tout caractère et les hypothèses avancées pour le calcul de l'ETR d'ajuster une valeur constante de l'ETP.

4. - MODÈLE DE PRÉVISION

Le modèle DSSAC est un modèle global, il ne comporte par conséquent qu'une seule partie principale, visant à décrire l'écoulement vertical de l'eau. Cette partie est désignée par le terme "fonction de production".

Cette fonction de production a pour but de représenter de manière simple, mais réaliste, les différentes voies que suit l'eau atmosphérique entre le niveau où elle atteint le sol et celui où elle rejoint la rivière. L'artifice d'alimentation en eau atmosphérique du bassin est uniquement une piste pour le modèle DSSAC.

Comme au sein de l'écosystème, l'eau de pluie sera mise à diverses pressions physiques.

La figure 4 ci-dessous est un tel ensemble de pressions.

On peut voir présentées sous forme de réservoirs connectés entre eux à l'aide de relations mathématiques correspondant à l'échelle journalière les différents transformateurs de masse.

4. - 1 - MODÈLE HYDROLOGIQUE

Le pas de temps pour le calcul du bilan hydrologique est le jour pour le modèle DSSAC. Ce bilan se présente de la façon suivante :

$$\text{Précipitation} (P) = \text{ETR} (E) + O (O) + R (R) + I (I) + S (S)$$

Où

P : précipitation en mm

E : évapotranspiration réelle en mm

O : eaux d'eau douce en mm

R : eaux d'eau dans le sol en mm

I : infiltration d'eau dans le sol en mm

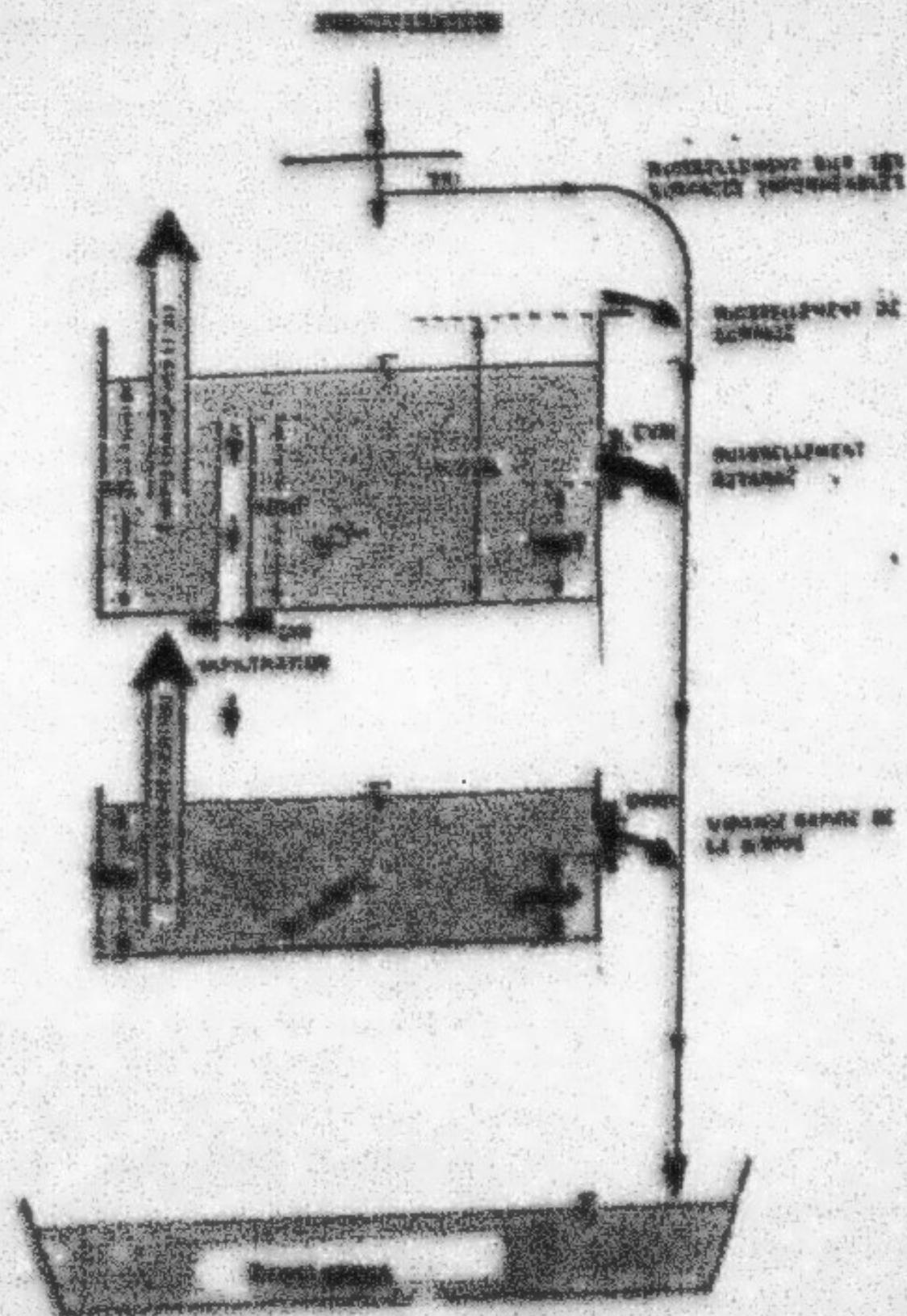


Figure 4.3 Water system diagram

- 2 -
4-1-1-1- RÉALISATION DE LA RÉSERVATION DE LA PENTE

Quand la pente journalière (QDJ) n'est pas utilisable aussi (RDP), une partie de cette pente sera disponible au ruisseau (RDP).-

SDP = SDATI (D., RCP) à FLINT - RDP

RDP = Ruisseau

RCP = L. de surface à imperméabiliser

la partie de pente restante :

SDATI = FLINT - RDP

la partie du réservoir qui (SD) sera donc

SD = SD + SDATI.

L'infiltration se produira qu'à partir d'un certain seuil (SD) du réservoir qui...

SD = CIN x SDATI (D., RDP)

CIN : Coefficient d'infiltration

4-1-2- RÉSERVATION DE LA PENTE

Une partie de l'émissaire provient de la nappe et de l'écoulement qui partira d'un certain seuil (SD).-

SDATI = SDATI + SDATI (D., RDP)

SDATI = partie de la nappe haute

SDATI = Coordonnées de débouché de la nappe haute

La hauteur de la nappe (SD) sera alors égale à

SD = SDATI + SDATI

SDATI > SDATI > SDATI

et lorsque SDATI < SDATI

le débordement à l'eau et le taux d'eau disponible dans la nappe (SDATI) devient supérieur à la hauteur du réservoir (SD), alors la nappe haute quitte alors cette valeur initiale.-

ANNEXE A DS - 2002

DS

DSSES = Déibalancement de surface en DS

DS-2-2-1- VIDANGE INTERMÉDIAIRE

Le relâchement se produit si la hauteur d'eau dans le réservoir est supérieure au seuil de l'ouïe de vidange intermédiaire (DSI)

DSI = DS (0.15-MENTH DS111)

VIDGE = Déibalancement retardé (DS)

DSI = coefficient de vidange intermédiaire du réservoir DS.

DS-2-2-2- ÉVAPOTRANSPIRATION

On parle de l'évapotranspiration pour être précis directement dans le réservoir DS (ETRANS)

DSR = DSRI : 1 - ETRAI & DS (DSR + DS, 41)

DSRI = DSRI : DS, DS & ETRAI

DS = DSRI : DS, DS & ETRANS

DS ETRAS = Fraction de l'évapotranspiration prise dans le réservoir DS

DS = Hauteur de la nappe

DSRI = Hauteur de l'ouïe de vidange de la nappe

DSIT = Evapotranspiration potentielle

L'évapotranspiration dans le réservoir DS est égale à :

DSRI = DSRI - DSRI et la hauteur de l'eau dans le réservoir

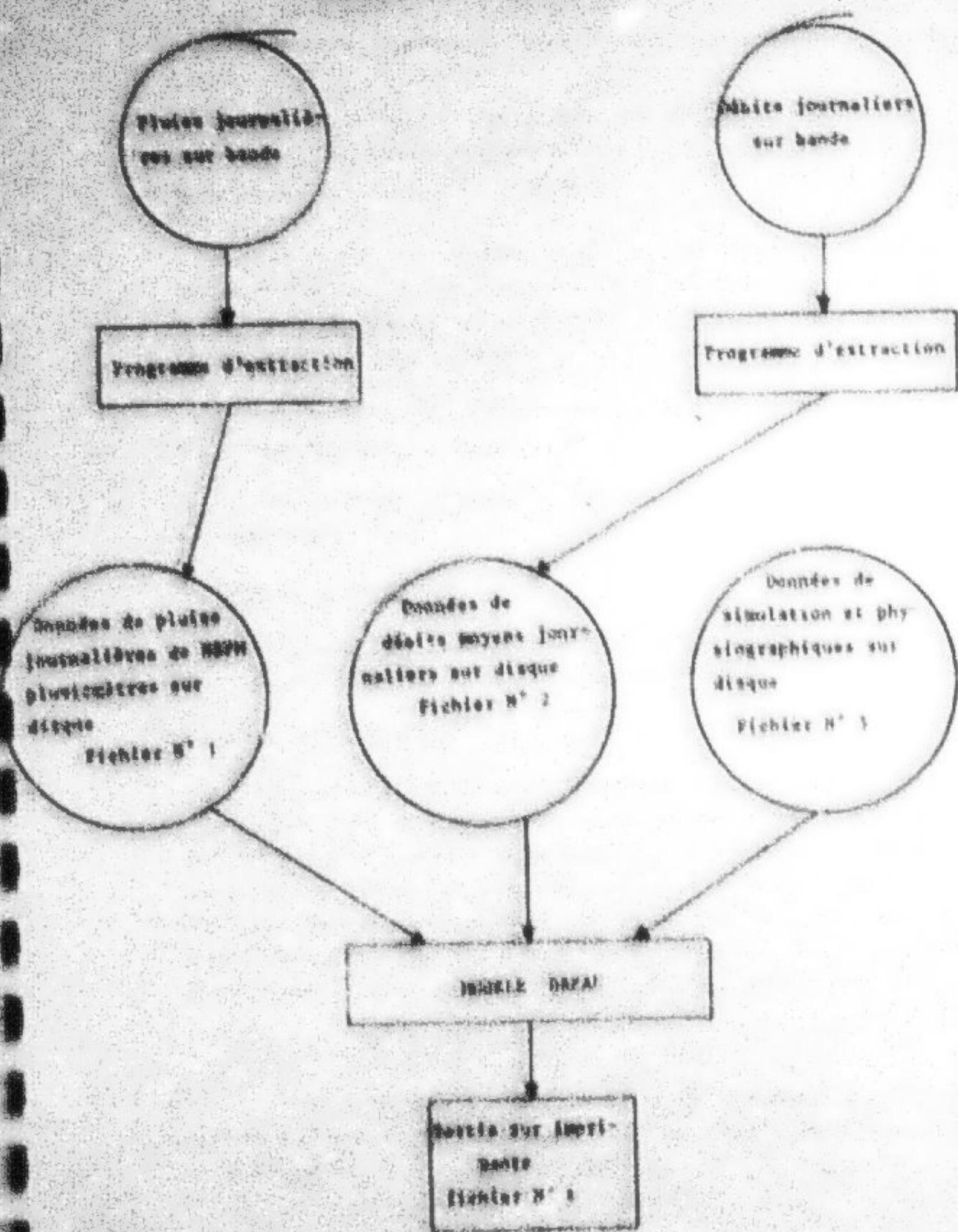
DSI (DS) est supérieur à un certain seuil DSIT (hauteur d'évapotranspiration à taux potentiel), dans le cas contraire, l'évapotranspiration peut diminuer très fortement.

DS-2-3- ÉVAPOTRANSPIRATION DS

La méthode DS est présentée de la façon suivante :

.....

- 6 -
SCHÉMA DE TRAVAIL



Les données de pluies et de débits sont entrées sur disque à partir de bandes magnétiques, elles forment respectivement les fichiers 1 et 2 .-

L'extraction se fait dans l'ordre croissant suivant :
Bande-émissaire (3 ou 4 chiffres) - date (4 ou 3 chiffres) - mois (2 chiffres) - éventuellement la quinzaine (1 chiffre).-

Le fichier n° 3 contient les valeurs des paramètres du modèle. Ces valeurs peuvent varier d'un essai à l'autre. Il contient aussi les données physiographiques qui se limitent dans MÉAU aux coordonnées des curvaces et à leur surface.-

- Fichier 4 pour l'impression des résultats de simulation
3 - 1 - ORDINARIER DU MODÈLE MÉAU

Le programme principal du modèle MÉAU fait appel à quatre sous programmes (fig 3 - 1).

1 - SOUS PROGRAMME AFFECT

Calcule les coefficients de pondération affectés aux pluviomètres utilisés pour l'estimation de la pluie moyenne sur le bassin versant

2 - SOUS PROGRAMME ADOPT

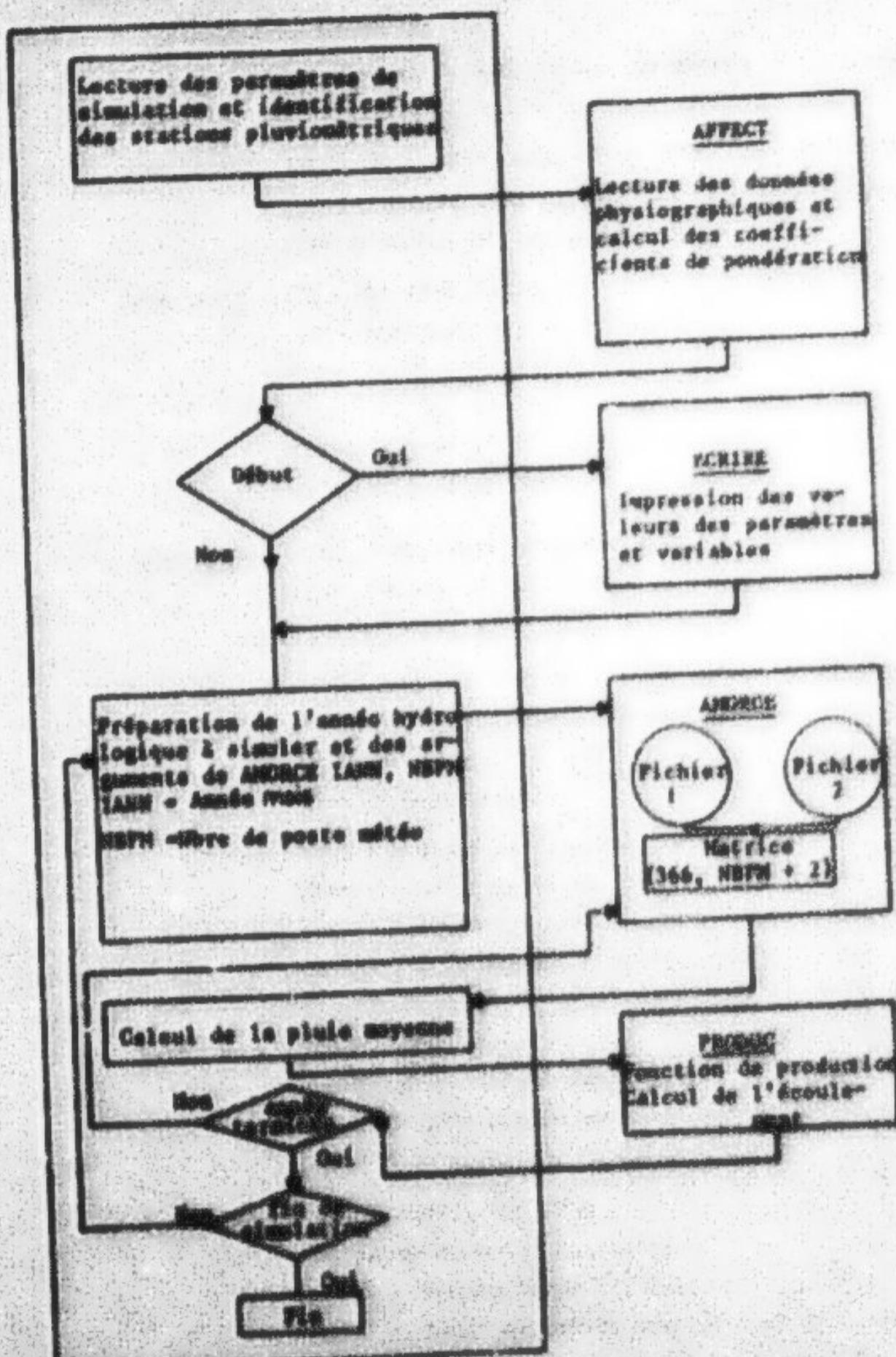
Au début de chaque année hydrologique, le programme principal fait appel à cette subroutine pour la construction à partir des données des fichiers 1 et 2 d'une matrice PLU1 (306,29) contenant les données hydro-pluviométriques. Les dimensions maximales de cette matrice sont 306 lignes (nombre de jour par an) et 29 colonnes (1 colonne pour la date, 28R1 colonne pour les stations pluviométriques et 1 colonne pour les débits moyens journaliers d'une seule station hydrométrique)

3 - SOUS PROGRAMME POUR

Calcule au pas de temps journalier, les valeurs d'eau provenant des décrues journalières d'émissaire en tenant compte des précipitations et de l'état des réserves du jour précédent .-

FIG. 5 - 1

PROGRAMME D'ESSAI



5 - LETTRE GÉNÉRALE

Dans les volets des paragraphes et variables utilisées pour la simulation : -

6 - INFLUENCE DU REVÊTEMENT

L'ordre général de lecture des paragraphes et variables de simulation est le suivant :

Zone Groupe : SG002 (pour R002), SG010 (pour R010), SG020 (pour R020) ou SG030 (pour R030) et pour les R002 à R030 la colonne 10 à 12 (voir notes de déclinaison)

Zone Groupe : R002,R010,R020,R030 SG002 (R002-R30)
R002 = Condition d'initialisation

R010 = " " de rétention temporelle

R020 = " " " Sod concentration

R030 = Zone d'infiltration maximale pour R002
et de 10 à 12 la colonne 10 (voir notes de déclinaison)

Zone Groupe : R007, R007, R007, R007, R007 R007 R007-R30
R007 = Sod concentration au puits et pour les
paramètres suivants : -

R007 should be retained throughout the simulation. Sod
should be retained in memory as parameter value
R007 should be initialized by R002 à R030 parameters, not
parameters application.

R007 = Condition de simulation R002

retained: Zone of soil infiltration pour R002 à R030 (voir
notes de déclinaison).

ap 98 = 1% de volume de réservoir.

Zone Groupe : R0007, R0007 R0007 X00 000,00
R0007 = de surface émissivité
R0007 = diffusion coefficient variable
de 00 à 70 se rapporter au tableau

Zone Groupe : R0007, R0007, 00, R007

R0007 condition Sod diffusion

R0007 = maximum change diffusion

00 = valeur obtenue au deuxième trait de diffusion

R007 = diffusion coefficient variable (voir notes de
simulation) de 00 à 70 se rapporter au tableau

Type Carte : 2000

FORMAT (24)

2000 = Nombre de points nécessaires (photomètres)
de 10 à 72 le nombre 10 obligatoire

Type CARTES PERTINENTES :

SI, SI, 200A, ICA, SIA

FORMAT (200,315)

SI, 30 Noms de stations

200A nombre noms

ICA, ICA coordonnées

Carte blanche indiquant la fin de la liste partie de ce fichier

Carte hydrographique 200A, SIAF

FORMAT 0 10,110,11

SIAF = Nombre de carreaux dans le bassin versant

SIAF = Surface du bassin versant

Cartes de déstabilisation des batiments

200A (1), 200A(1), 200, 1-1, 200A

FORMAT (011,15,15)

200A, 200A. Coordonnées

S Surface de chaque carreau

à la fin de ce fichier ou sur une carte blanche

3. - EXEMPLE D'UTILISATION DU PROGRAMME 2000

Nous avons appliqué le module 2000 sur le bassin de l'Oued El Hammam affluent du Nil au sud.

L'assiette du bassin est la station 81 Hammam avec un contrôle sur bassin moyen de 200 000.

Pour le calcul de la plate moyenne sur le bassin nous avons utilisé 8 photomètres :

Basse assiette

Surface de stations

Stationnelle

et Equidistante

Le résultat de simulation s'estend du 1er Septembre 1979 au

31 aout 1981.

La pluviométrie annuelle calculée par le modèle est de :
571 , 651 et 616 mm respectivement pour les années 74-75, 75-76
et 76-77.-

Faute de données de débits disponibles, nous n'avons utilisé
que l'année 74-75 pour le calage du modèle.

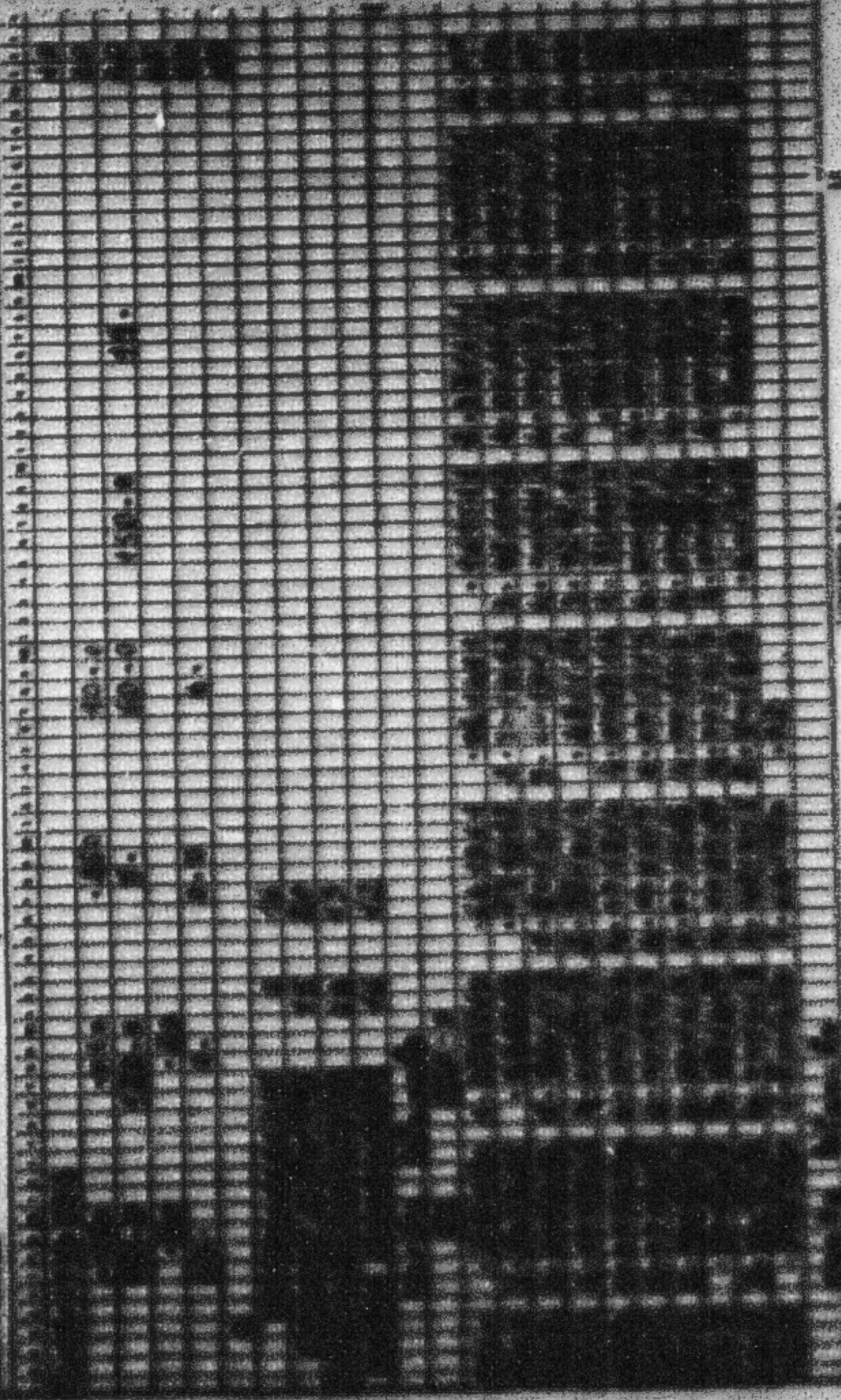
La superficie des carreaux utilisés est de " Km²

Le tableau 6 - 1 donne la liste des cartes nécessaires
au programme pour simuler les débits de l'Oued El Hammam
de 1974 à 1977.-

Les résultats ci-après du programme sont dans l'ordre de leur
impression .-

6 - CONCLUSION :

Le modèle DREAU qui garde à peu de chose près la même fonction
de production que CEQUEAU (pour DREAU on ne trouve pas de réservoir
"lacs et marécages", pas de vidanges basses des réservoirs, sol et nappe)
et qui n'a pas de fonction de transfert puisqu'il est global, est d'une
utilisation très facile. En effet si on dispose déjà de données pluviomé-
triques homogénéisées par région et stockées sur bande magnétique, il suffit
donc de préparer les paramètres de simulation et de découper le bassin en
carreaux pour que le reste du travail se fasse par programme.-



ANNEXE

- 1 - Simulation des débits de l'oued Ziliane
- 194872 - Août 83 à - GOURA
2 - Le modèle hydrologique ci-dessous travail d'utilisation
Université du Québec 1985 - Il est par :
G. BOIS, JY PERRIN, JT. LARIVIÈRE - SOUAIRIA, S. BAGUETTE
3- Basé pour un modèle hydrographique conceptuel et son
utilisation au Maroc.. par Cahier Océan vol VII, N°2, 1970 par
GERARD DEJ
4 - Ce modèle simplifié de calcul des débits mensuels par
métiers hydrologiques. Application: variation de quelques paramètres
hydrologiques d'après l'aspect des bassins P.3 Cahier Océan
vol. no. 30 - 1983 par 1612A (4)

6.1.3.1.5..9.1..2.0.3.1.1.5.8

2.0..3.2.3.4.4.4..2.3.5.6.7

3

G

WATER CONDUCTIVITY - millimhos	WATER TEMPERATURE - °C.	WATER PRESSURE - cm. Hg.
4.82	-12.12	1.11
5.32	-11.72	1.12
6.32	-11.32	1.13
7.32	-10.92	1.14
8.32	-10.52	1.15
9.32	-10.12	1.16
10.32	-9.72	1.17
11.32	-9.32	1.18
12.32	-8.92	1.19
13.32	-8.52	1.20
14.32	-8.12	1.21
15.32	-7.72	1.22
16.32	-7.32	1.23
17.32	-6.92	1.24
18.32	-6.52	1.25
19.32	-6.12	1.26
20.32	-5.72	1.27
21.32	-5.32	1.28
22.32	-4.92	1.29
23.32	-4.52	1.30
24.32	-4.12	1.31
25.32	-3.72	1.32
26.32	-3.32	1.33
27.32	-2.92	1.34
28.32	-2.52	1.35
29.32	-2.12	1.36
30.32	-1.72	1.37
31.32	-1.32	1.38
32.32	-0.92	1.39
33.32	-0.52	1.40
34.32	-0.12	1.41
35.32	0.32	1.42
36.32	0.72	1.43
37.32	1.12	1.44
38.32	1.52	1.45
39.32	1.92	1.46
40.32	2.32	1.47

卷之三

卷之三

卷之三

$\frac{1}{1}$

CELESTE MELISSA

BEST

BEST

BEST

BEST

BEST

BEST

BEST

BEST

CONFIRMATION BY A MEMBER OF STAFF
10/16/77

11111 11111 11111 11111 11111

11111 11111 11111 11111 11111

11111 11111 11111 11111 11111

11111 11111 11111 11111 11111

11111 11111 11111 11111 11111

11111 11111 11111 11111 11111

11111 11111 11111 11111 11111

11111 11111 11111 11111 11111

11111 11111 11111 11111 11111

11111 11111 11111 11111 11111

11111 11111 11111 11111 11111

11111 11111 11111 11111 11111

11111 11111 11111 11111 11111

11111 11111 11111 11111 11111

11111 11111 11111 11111 11111

ၪ

ၫ၄

ၬ၅

ၭ၆

ၮ၇

ၯ၈

ၯ၉

ၯ၁၀

ၯ၁၁

ၯ၁၂

ၯ၁၃

ၯ၁၄

ၯ၁၅

ၯ၁၆

ၯ၁၇

ၯ၁၈

၁ ၄၄ ၁၄၄ ၁၇၄ ၁၄၄ ၁၄၄ ၁၄၄

၂ ၄၄ ၁၄၄ ၁၇၄ ၁၄၄ ၁၄၄ ၁၄၄ ၁၄၄

၃ ၄၄၄ ၄၄၄ ၄၄၄ ၄၄၄ ၄၄၄ ၄၄၄ ၄၄၄

၄ ၄၄၄ ၄၄၄ ၄၄၄ ၄၄၄ ၄၄၄ ၄၄၄ ၄၄၄

၅ ၄၄၄ ၄၄၄ ၄၄၄ ၄၄၄ ၄၄၄ ၄၄၄ ၄၄၄

၆ ၄၄၄ ၄၄၄ ၄၄၄ ၄၄၄ ၄၄၄ ၄၄၄ ၄၄၄

၇ ၄၄၄ ၄၄၄ ၄၄၄ ၄၄၄ ၄၄၄ ၄၄၄ ၄၄၄

၈ ၄၄၄ ၄၄၄ ၄၄၄ ၄၄၄ ၄၄၄ ၄၄၄ ၄၄၄

၉ ၄၄၄ ၄၄၄ ၄၄၄ ၄၄၄ ၄၄၄ ၄၄၄ ၄၄၄

၁၀ ၄၄၄၄၄ ၄၄၄၄၄ ၄၄၄၄၄ ၄၄၄၄၄ ၄၄၄၄၄

၁၁ ၄၄၄၄၄ ၄၄၄၄၄ ၄၄၄၄၄ ၄၄၄၄၄ ၄၄၄၄၄

七、三、五、九、八、九、八

七、三、五、九、八、九、八

WOBURN ASSUMES POSITION OF LEADERSHIP IN
MANUFACTURE OF ECONOMIC SCAFFOLD

By GENE COOPER

BOSTON HERALD-NEWS STAFF

Woburn, Mass., has emerged from a period of relative stagnation and depression to become one of the leading centers of manufacture of scaffolding.

In the past two years, new firms have been

opened, old ones have expanded their operations,

and many of the existing ones have increased

their production and profits.

The latest addition to the industry is the

Woburn Scaffold Company, which

has recently opened its doors to business.

The company is owned by a group of local

businessmen who have invested heavily

in the new plant and equipment.

The new company has already

begun to produce a wide range of

scaffolding products, including

standard and heavy-duty types,

as well as specialized equipment

for specific applications.

The Woburn Scaffold Company is

located at 123 Main Street,

Woburn, Massachusetts, and can be

reached at (617) 926-1234.

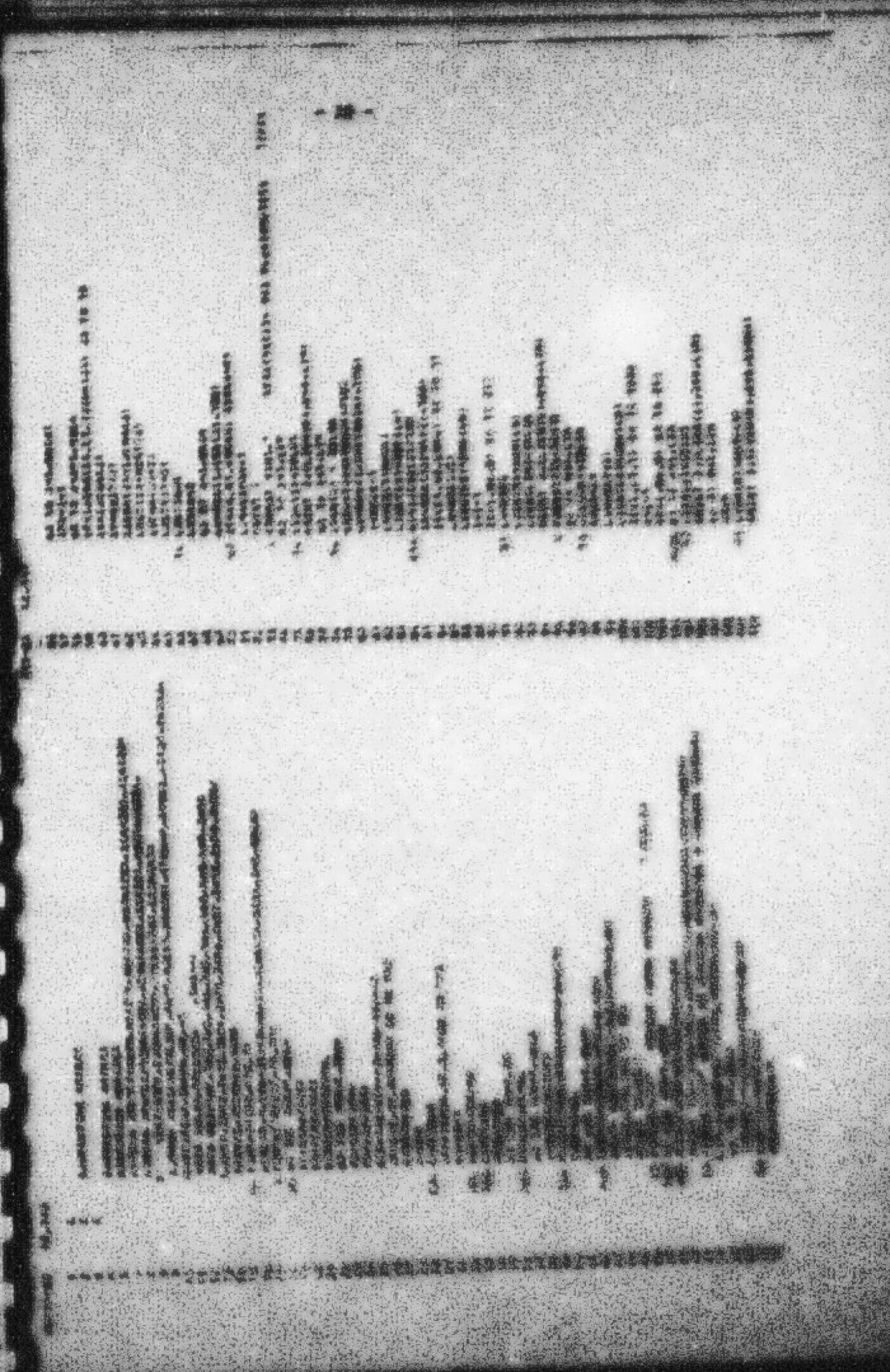
-34-

MASSACHUSETTS
GENERAL
HOSPITAL
BOSTON, MASS.
22 131 42 13 344 6 41 3
22 131 42 13 344 6 41 3

RECEIVED
MAY 15 1972
MASSACHUSETTS
GENERAL
HOSPITAL
BOSTON, MASS.

LIBRARY
MAY 15 1972
MASSACHUSETTS
GENERAL
HOSPITAL
BOSTON, MASS.

卷之三



卷之三

上

卷之三

上

