2 V 00000 94

ASSOCIATION SENEGALATE DE RECHER MES AGRICOMES (1 C. B. A.)

HALLBATTIPE NATIONAL DE L'ELEVAGE ET DE RETHERCHES VETERINAIRES

DERVICE DES CULTURES FOURRAGERES

Brosto 1987

94

ANALYSE DES DONNEES CLIMATIQUES

RECUEILLIES A SANGALKAM DE 1975 A 1986

C. PERROT

92/CF/NOVEMBRE 1987

#### INTRODUCTION

#### I La saison des pluies

- 1. Une grande variabilité
  - 11.quelle durée'!
  - 12.pluviométrie annuelle
  - 13. répartition
- 2.la saison des cultures
  - 21.une première approche agroclimatologique: l'étude de l'ETP.
  - 22. simulation de bilans hydriques

#### II La saison sèche

- 1.1'influence de trois masses d'air
  - 11.Juin et Octobre:les transitions le passage du F.I.T.
  - 12. Novembre, Décembre: prépondérance de l'anticyclone saharien
  - 13. Janvier, Février, Mars: le conflit des alizés
  - 14. Avril, Mai: le monopole de de l'alizé maritime

#### 2.les cultures irriguées

#### INTRODUCTION

Les modifications évidentes du climat au Sénégal depuis une vingtaine d'années (en particulier de la pluviometrie) appellent de nouvelles études climatologiques qui fourniront une base de données réalistes c'est-à-dire de références qui représentent réellement ce que l'on peut attendre du climat, puisqu'on ne peut plus se référer aux "normales" calculées sur la période 1941-70.

C'est ce que nous avons essayé de faire ici à partir des données climatiques recueillies sur la station de SANGALKAM (presqu'île du Cap-Vert) où sont implantés les essais du programme Cultures Fourragères du LNERV.

Au cours d'une année, le Sénégal subit l'influence de 3 masses d'air qui déterminent les grands traits du climat, notamment l'alternance saison sèche/saison des pluies mais aussi les différents types de temps que l'on rencontre en saison sèche.

De Dakar à Saint-Louis, la saison sèche de la bande côtière (30 km) est marquée par l'alternance de deux masses s'affrontent: l'alizé maritime aui issu vient l'anticyclone des du NW Açores qui et (alizé continental) issu de l'anticyclone l'harmattan saharien qui vient de l'Est.

L'alizé maritime donne un temps frais et humide, remarquable par sa faible amplitude thermique journalière.

L'harmattan est un vent sec, desséchant, souvent chargé de poussières (vent de sable), chaud, parfois très chaud (record de 43°C le 21/3/83) et une forte amplitude thermique journalière.

L'arrivée de la troisième masse d'air, chaude et humide, en provenance de l'hémisphère sud (anticyclone de Sainte-Hélène), qui est à l'origine de la saison des pluies, étend son influence aux mois de juin et d'octobre qu'on pourrait qualifier de mois de transition au cours desquels le Front Intertropical (F.I.T.) qui délimite cette masse d'air, passe sur notre région.

#### I.La saison des pluies

#### 1.Une grande variabilité

On peut la caractériser par plusieurs paramètres: sa durée, la pluviométrie totale et sa répartition au cours du temps. Compte tenu de l'extrême variabilité interannuelle de ces paramètres, cette étude devra toujours reposer sur une approche fréquentielle et non pas sur l'étude de moyennes.

#### 11.Quelle durée?

La durée de la "saison des pluies" peut dans un premier temps être considéré comme l'intervalle entre la première et la dernière pluie. L'étude fréquentielle donne alors comme valeur6 médianes le ler juillet et le 10 octobre pour l'apparition et la disparition des pluies, comme on peut le voir sur le6 figure6 1 et 2.

Mais comme la saison des pluies est avant tout la saison de6 cultures, il est plu6 intéressant de limiter l'étude aux pluies utiles.

Une première approche consiste à encadrer la saison des pluies par la première et la dernière pluie supérieures à  $10\,\mathrm{mm}$ . On obtient alors comme dates médianes les 10 juillet et ler octobre (cf fig.3 et 4), soit une durée de 80 jours ce qui est déjà une indication sur la longueur des cycles que les plantes peuvent boucler et les espèces que l'on peut espérer implanter à Sangalkam. On notera aussi l'opposition entre l'arrivée de6 pluies qui a lieu à une date très variable et leur départ qui intervient à une date relativement fixe.

#### 12.Pluviométrie annuelle

Alors que sur bien des cartes, on voit encore l'isohyète 500 mm au nord de Sangalkam. Sur la période qui nous préoccupe (1975-86), il n'a plu que 380 mm en moyenne et ce avec une forte variabilité interannuelle (coefficient de variation cv=34%, cf fig.5).

A titre indicatif, la moyenne des observations 1941-70 valeur dite "Normale" est à Dakar-Yoff de 541 mm (cv=14%) et la moyenne 1975-86 de 342 mm (cv=34%) soit 38% de moins que sur la période précédente.

Fig. 1:decade d apparition de la lem pluie(stimm)

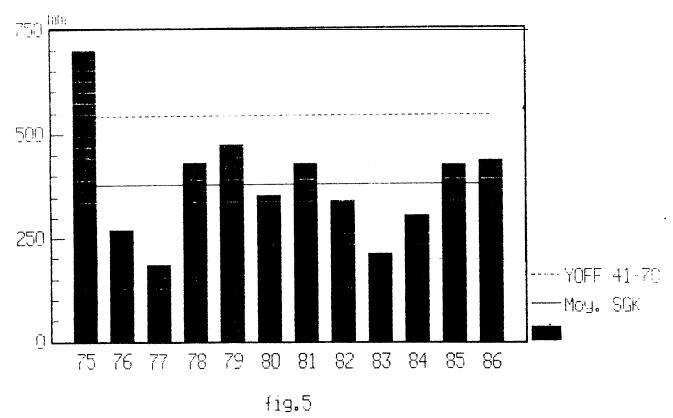
Fig.2:décade d'apparition de la dernière pluie (>=1mm)

<u>Fig.3:</u>décade d'apparition de la lère pluie (>=10mm)

Fig. 4: décade d'apparition de la dernière pluie (>=10mm)

is vionet le socuesie BAMSALKAM 1975-86

•



#### 13. Repartition

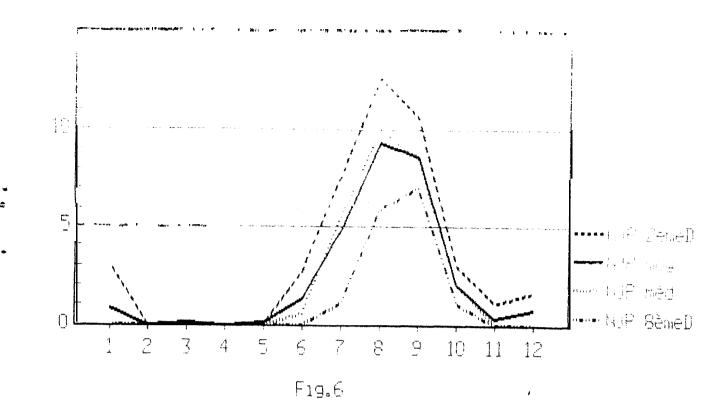
ba aussi nous disposons de plusieurs caractérisations possibles: le nombre de jours de pluie par mois (fig.6), la pluviométrie par mois (fig.7) et par décade (fig.8), la place et la fréquence des périodes de sécheresse (fig.9). Les tableaux de données par décade et par mois sur les douze années étudiées se trouvent en annexe 1.

juin: la fin de lu saison sèche. En effet ce mois test. rarement. intégré a la saison des pluies (cf fig.10), mais nous verrons dans l'étude de la saison sèche qu'il subit . un type de temps semblable à celui de l'hivernage. C'est une saison de transition le "tiorone" wolof.

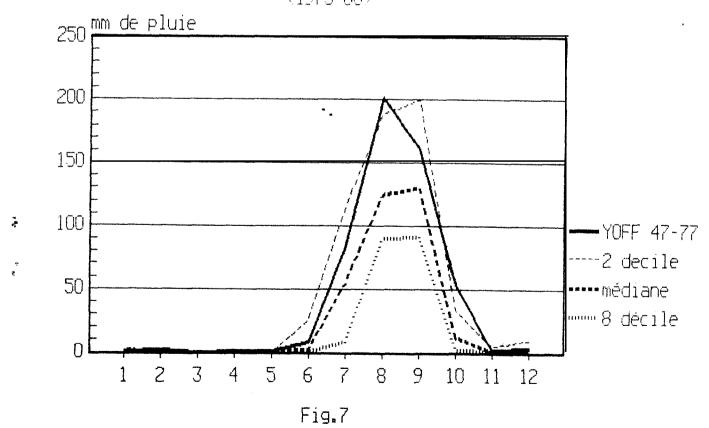
juillet:une difficile installation de la saison des pluies.11 apparaît comme un mois très variable et peu sûr: faible nombre de jours de pluie (5 en moyenne,cf fig.4),départ incertain (cf fig.3),total mensuel médiocre (médiane=53.6 mm) et aléatoire (dans 20% des cas moins de 8.4 mm,dans 20 autres plus de 114 mm,cv=94%). Les périodes de sécheresse sont très fréquentes au cours de ce mois,la fig.9 confondant deux phénomènes:les faux-départs de la saison des pluies et les départs tardifs.

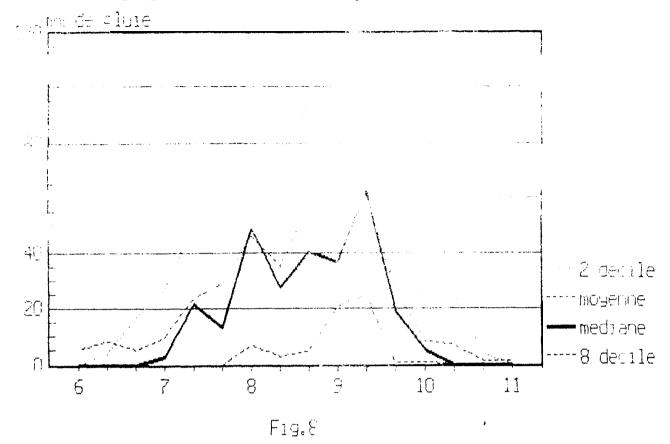
août, septembre: le coeur de la saison. Pour chacun de ces deux mois, on peut espérer 40 mm par décade en 10 jours de pluie par mois, mais l'analyse du 8ème décile (valeur qui n'est pas atteinte dans 20% des cas) montre que cette valeur par décade peut être extrêmement faible, notamment en 2ème décade d'août qui a été sèche 3 fois de 1975 à 1987. Les deux première8 décades de septembre apparaissent comme les plus sûres.

Octobre:une fin brutale.A peins plus intégré que le mois de juin à la saison des pluies(cf fig.11).On peut espérer,en octobre 2 pluies en moyenne totalisant 15 mm,ce qui est insignifiant-A titre indicatif,cette valeur peut être rapprochée des 53 mm de moyenne observée à Dakar-Yoff sur la période 1947-77.C'est le post-hivernage, "khwalé" des peul.Pour les wolofs,ce mois,mois des récoltes fait encore partie de la saison des cultures "navet".

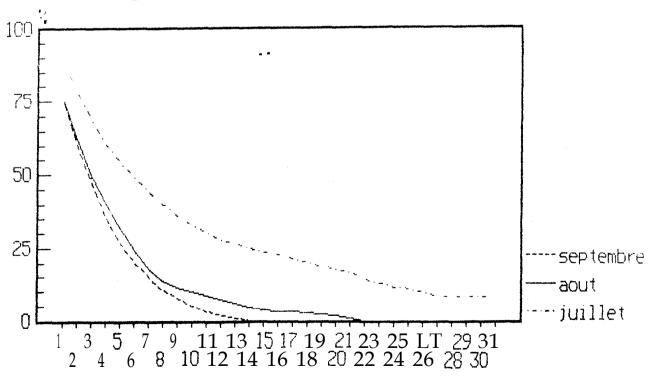


pluviométrie mensuelle de Sangalkam (1975-86)





Probabilité d'avoir n jours sans pluie Moyenne par mois sur 12 ans 1975-86



nombre de jours (n)

F19.9

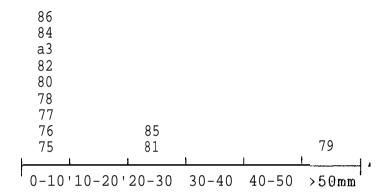


Fig. 10: pluviométrie du mois de juin (mm)

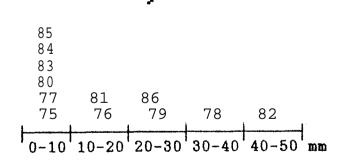


Fig 11:pluviométrie du mois d'octobre (mm).

#### 2.La saison des cultures

21. Une première approche agroclimatologique: l'étude de l'ETP.

Calculée à partir de 1 évaporation d'un bac normalise de classe A (Evbac) et de coefficients établis pour Sangalkam par l'ORSTOM, c'est une donnée climatique mais qui permet une première comparaison entre besoins en eau des cultures et ressources (pluies) au cours de la saison, Sur la figure 12, on trouvera l'évolution décadaire de l'ETP au cours de l'année et sur la figure 13, une comparaison de l'ETP et de la pluviométrie décadaires.

Pour affiner la comparaison, on calcule la fréquence par décade et sur 12 ans (1975-86) avec laquelle la pluviométrie décadaire dépasse l'ETP ou l'ETP/2 (cf fig.14).

Dans un premier temps,on constate que la sécurité absolue n'existe pour aucune décade et qu'un niveau de sécurité suffisant n'est atteint que pendant les mois d'août et septembre,les deux premières décades de septembre apparaissant une foi6 encore comme les plus sûres.

Sur une saison des pluies médiane de, 80 jours (cf I.ll), la période pendant laquelle il y a une probabilité supérieure à 50% que les plantes puissent satisfaire leurs besoins en eau (P>=ETP) n'est que de 60 jours (cf fig.14).

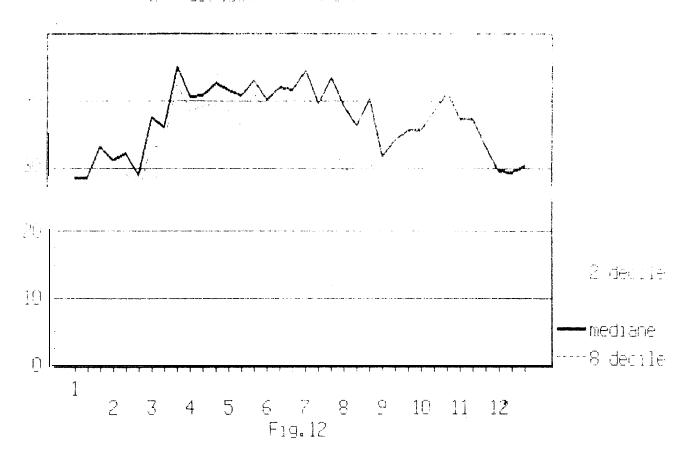
Cette approche a néanmoins comme inconvénients majeur6 de ne prendre en compte ni l'évolution des besoins au cours du cycle des **plantes, ni** le rôle de la réserve utile du **sol.Ce** qui nous a conduit à étudier **les** bilans **hydriques**.

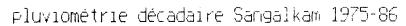
#### 22. Simulation de bilans hydriques

La dernière approche et l'un des buts de cette étude consiste à apprécier pour les cultures qui nous intéressent, la satisfaction des besoins en eau au cours du cycle de culture, en fonction de la date de semis et du type de sol (1).

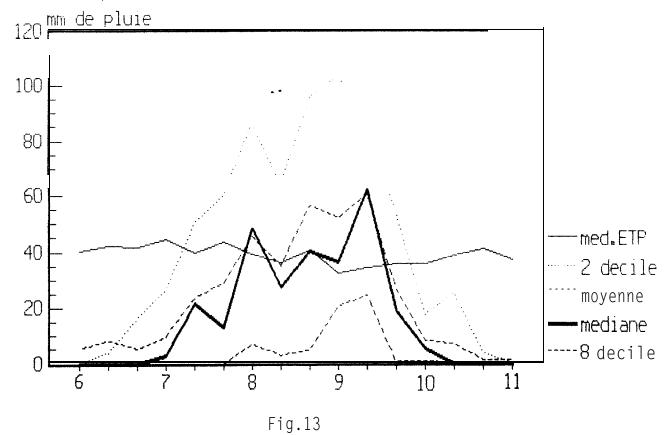
ž

(1) Nous nous appuyons ici sur le postulat classique en agronomie de forte corrélation entre rendement en graines ou en matière sèche et le taux de satisfaction des besoins en eau quand celui-ci est inférieur à 1, donc quand l'eau est facteur limitant. Prinicipe qu'il nous a paru intéressant de vérifier pour le niébé par un essai en hivernage 87.

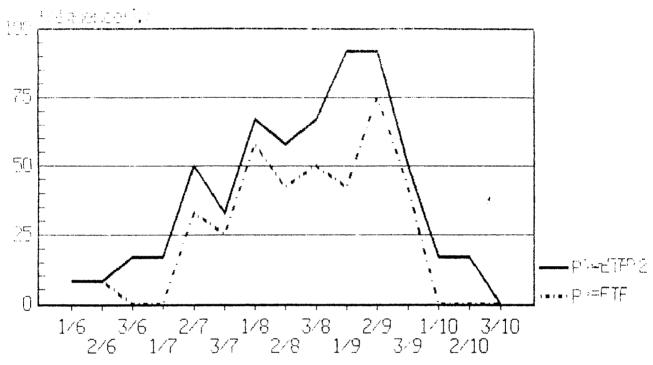




3



#### Philogope (nearth this las des sistems to spinsen) et (nomento li gras les las desse del adains si sistems to la company



.Fig. 14

ä

Ce qui a ete fait e cimulant sur 12 ans (1975 de les bilans hydriques peur a certair nombre de biantes et plus chaque date de semio persibles decade de guillet en la est où la pluviometrie est supérieure à 10mm) et deux types de sol(DIOR (sableux) et sablo-argileux).

L'ensemble des résultats ext exposé dans UTHAISATION DE LA METHODE DE FOREST (1974) de simulation de bilan hydrique pour déterminer les dates de semis optimales en zone sahélienne", C. PERROT ref n° CF/avril 1987.

L'étude fréquentielle des taux de satisfaction des besoins en eau sur tout le cycle de culture a permis de fixer des dates de semis optimales pour les différentes plantes étudiées:

#### -Niébé cycle de 75j (type MOUGNE):

Si la lère pluie(>10mm) est:

.en lère décade alors attendre la 2ème pluie de juillet (>10mm) pour semer

en 2ème ou 3ème décade semer en sol DIOR, attendre la 2ème pluie en sol sablo-argileux.

.en août semer.

#### -Niébé cycle 90 i(type 5874):

Si la lère pluie(>10mm) a lieu:

en lère décade alors attendre la 2ème pluie 'de juillet • (>10mm) pour semer.

.postérieure à la lère semer. décade de juillet

#### -Niébé type 5874 exploité en foin à 60j(floraison):

Semer à la lère pluie d'août.

#### -Mil souna cycle 90j:

ž

Si la 1ère pluie(>10mm) a lieu:

.en lère décade alors attendre la 2ème pluie
de juillet (>10mm) pour semer.

.postérieure à la lère semer. de juillet

En outre, nous retrouven, lei l'importance de l'alimentation hydrique dans l'elaboration du rendement en zone sahelienne. Par exemple, pour une culture de niebe de type MOUGNE (cycle de 75 jours), bland sou 12, même en semant à la date optimale, l'eau apparaît comme facteur limitant primaire de façon très nette (ETR/ETM-0.9 of tab.1)

Tab.1:Taux maximal de satisfaction des besoins en eau(ETR/ETM), pour chaque année.
Calculs(simulation) sur l'ensemble du cycle.
Niébé MOUGNE.

	75	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86
Sol DIOR	1.0	Ø.87	0.59	1.0	0.90	0.98	1.0	1.0	'Ø.66	0.81	1.0	1.0
Sol sablo- argileux	1.0	Ø.78	Ø.55	1.0	Ø.77	1.0	1.0	0.91	0.59	Ø.73	1.0	0.95

#### II. Saison sèche

#### 1.1 influence de trois masses d air

Larrivee et le départ de la matise d'iir équatorial délimite de que l'on a convenu d'appeler temps de transition. Après son départ g'installe la véritable saison sèche où s'affrontent. alizés maritime et continental.

La saison sèche est donc constitué de types de temps varié6 que nous avons cherche à définir précisément en etablissarit une typologie basée sur l'analyse des données climatiques journalières recueillies sur la période 1977-84.

La présence de 1 alizé maritime "A" a été Caractérise par une température maximale inférieure à  $28\,^{\circ}\text{C}$  une humidité relative minimale supérieure à  $45\,^{\circ}\text{K}$  et une amplitude thermique inférieure à  $10\,^{\circ}\text{C}$ . Nous lui avons associé un type de temps dégradé "SA", moins humide  $30-45\,^{\circ}\text{K}$  et une amplitude inférieure à  $15\,^{\circ}\text{C}$ , légèrement supérieure car les températures minimales sont plus basses.

Le temps type de l'harmattan "H" a été caractérisé par une température maximale supérieure à  $31^{\circ}\text{C}$ , une humidité relative minimale inférieure à  $15^{\circ}$  et ûne amplitude thermique supérieure à  $15^{\circ}\text{C}$ . Avec ici aussi un type dégradé "SH" moins chaud (température maximale comprise entre 28 et  $31^{\circ}\text{C}$ , amplitude supérieure à  $10^{\circ}\text{C}$ ).

Au cours des mois de décembre à février, nous avons individualisé un type de temps froid "F", avec une température maximale inférieure à  $28\,^{\circ}\text{C}$ , une humidité minimale inférieure à 30%, une température minimale inférieure à  $18\,^{\circ}\text{C}$  (en fait inférieure à  $15\,^{\circ}\text{C}$  dans les 2/3 des cas).

Enfin le temps de transition a été défini par une température maximale supérieure à  $28\,^{\circ}\text{C}$ , une humidité minimale supérieure à 30%, une \*température minimale supérieure à  $18\,^{\circ}\text{C}$  (l'amplitude thermique est inférieure à  $10\,^{\circ}\text{c}$ , dans  $7\,^{\circ}\text{M}$  des cas).

type de temps		Tmax	Tmin	Hmin	Amplitude
	A	<28°		>45%	<10°
	SA	<28°		30-45%	<15°
	Н	>31°		<15 <sup>%</sup>	>15°
	SH	28-31"		<15%	>10°
	F	<28°	<18°	<30%	
	Т	>28°	>18°	>30%	

Nous avens al re etudié le repartition de ces différents types de temps au cours de la saison sèche, ce qui neus o permis d'individualiser plusieurs periodes (effig.15).

### 11. Juin et Octobre : les transitions le passage du F.I.T.

Eliminons tout d'abord les mois de juin et octobre qui apparaissent sans nuances (cf fig.15). Même s'ils ne sont que rarement pluvieux, ils sont soumis au type de temps que l'on rencontre en hivernage, chaud (températures moyennes égales à 26.7° en juin, 27.9 de juillet à septembre, 28° en octobre) et humide.

Appelons les pré- et post-hivernage.

## 12. Novembre, Décembre: prépondérance de l'anticyclone saharien

L'harmattan succède à la masse d'air: équatoriale.Le premier "coup d'harmattan"(il souffle 'fréquemment 4 à 5 jours de suite) marque la fin de la saison des pluies et la redescente du F.I.T..

Sa présence régulière en novembre-décembre (9 jours en moyenne chaque mois) explique que les températures maximales restent au plus haut ( $>32^{\circ}$ ,cf fig.16) jusqu'en première décade de décembre.Puisqu'à la masse d'air chaude et humide apportant la pluie succède une masse d'air sèche,mais encore plus chaude-cette présence explique également la baisse rapide des températures minimales et l'augmentation de l'amplitude thermique que l'on constate.

C'est la masse d'air dominante durant ces deux moiss ou en tous cas la plus typique, le reste du temps étant constitué par un type dégradé résultant de la confrontation de ces deux masses d'air, ce qui donne un temps chaud, faiblement humide, d'amplitude thermique variable.

Les types de temps frais et froids apparaissent en fin de période (cf annexe 2).

#### 13. Janvier, Février, Mars: le conflit des alizés

La confrontation entre harmattan (alizé continental) et alizé maritime a réellement lieu entre janvier et **mars.Les** "coupe" d'harmattan alternant avec un temps frais ou froid sous contrôle de l'alizé maritime.

Le résultat de ce conflit est très variable suivant les années. Durant ces trois mois, sur la période étudiée (1977-84), l'harmattan a soufflé de 5 (1978) à 38 jours (1983). Ce

Les différents types de temps Sangalkam 1977-1984

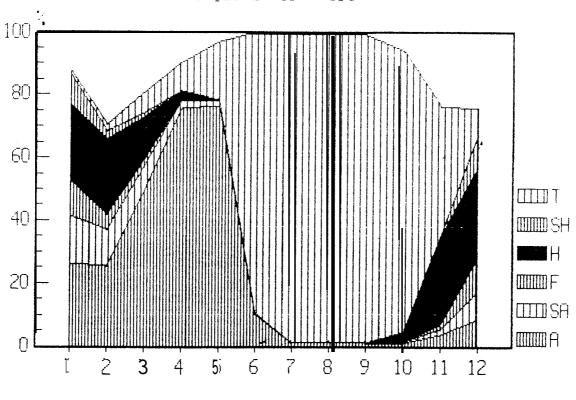
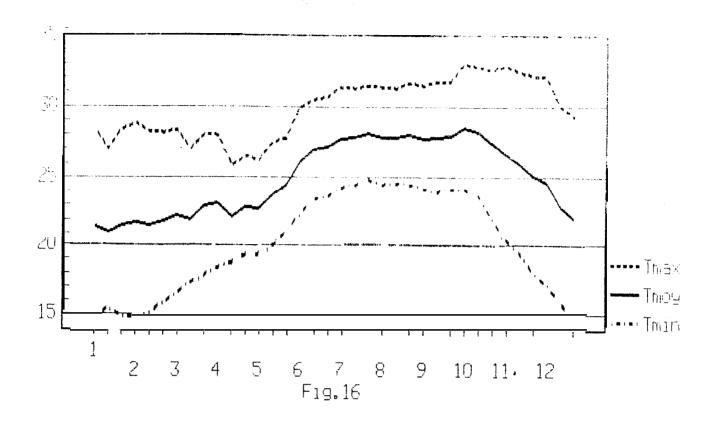
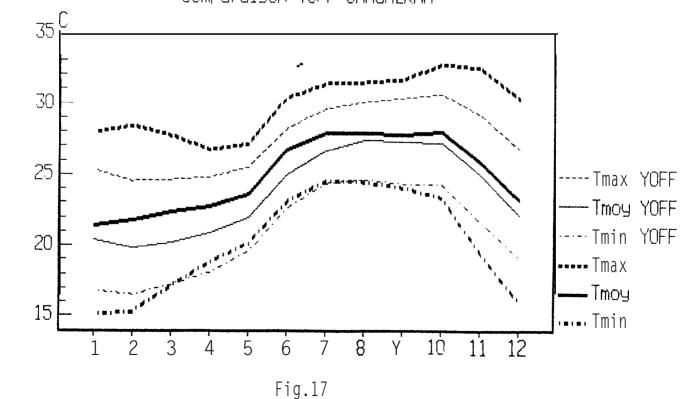


Fig.15

# Températures journalières minimales. Troyennes maximales, de gennes décadaires







qui explique que les moyennes des temperatures (minimales, moyennes, maximales) décadaires soient associées à de forts coefficients de variation interannuels (cf annexe 1).

Sur la figure 17, la difference entre les stations de Sangalkam et Dakar-Yoff est importante pendant ces trois mois. En effet, compte tenu de la situation privilégiée de Yoff au bout de la presqu'île du Cap-Vert, les amplitudes thermiques dues à l'harmattan sont atténuées.

#### 14. Avril, Mai:le monopole de l'alizé maritime

L'alizé maritime domine sans partage aux mois d'avril mai.On remarquera sur la fig.16 la baisse température6 maximales et de l'amplitude thermique, sur la relèvement le l'humidité fia.18 de minimum relative.L'humidité maximale relative est constamment supérieure à 90% du fait de la proximité de la mer (2 km).La rosée est très fréquente.

#### 2.les cultures irriguées

saison sèche,il est bien indispensable sûr les cultures fourragères.Cette d'irriquer étude des fourrages irrigués constitue une part très importante du travail qui a été effectué sur la ferme expérimentale de Sangalkam.Si des problèmes économiques sont la principale cause de leur modeste succès actuel, la résolution de certains problèmes techniques avait fait appel à une connaissance empirique du climat que nous pouvons préciser ici.

Il était apparu notamment que la croissance des plantes tropicales étudiées (en particulier le Panicum Maximum) était gravement affectée pendant ce qu'il a été convenu d'appeler la "saison froide"-saison approximativement située entre novembre et mai.Or nous venons de voir que cette période recoupait des types de temps très divers (harmattan en novembre-décembre, conflit en janvier-février-mars, alizé maritime en avril-mai), types de temps qui présentent des températures maximales journalières et amplitudes thermiques très différentes. En fait il est clair que ce sont les minimales qu'il prendræ températures faut compte,puisqu'elles agissent comme un facteur limitant
primaire de la croissance de ces plantes tropicales en les **propriétés** physiques et chimiques des altérant

chloroplastes ce qui entraine ine baisse de la photosynthèse (1). Nous avons montré (2) pendant la saison sèche 1986-87 la forte corrélation existant entre la production de matière sèche du Panicum Maximum coupe tous les 30 jours et les sommes de températures minimales journalières ( $\Sigma(\text{tmin-13}^\circ)$ ) pour chaque période de 30 jours. Sur la figure 19, les différentes variables (sommes de températures et rendement) sont calculées pour chaque coupe, et ramenées à une même échelle (l'indice 100 correspondant au maximum de chaque courbe), les  $\mathbb{R}^2$  se rapportent aux régressions effectuées entre le rendement et les différentes sommes de températures.

Si l'on considère ce6  $\Sigma(\text{tmin-13})$  comme un bon indicateur du rendement, on peut définir la saison froide comme étant la période pendant laquelle ce6 sommes de températures (décadaires par exemple) sont inférieures à la moitié du maximum annuel atteint en juillet .Une analyse sur la période 1977-84 permet d'étudier les variations de la durée de cette saison froide en repérant les décades au cours desquelles les sommes de températures franchissent le seuil défini plus haut.Les résultats obtenu6 sont reportés sur la figure 20.

Suivant les années, on constate que la saison froide dure de 11 à 18 décades, la valeur médiane étant de 16 décades, comprises entre la troisième décade de novembre et la troisième décade d'avril.

- (1)S.H.WEST, "Biochemical mechanism of photosynthesis and growth depression in Digitaria decumbens when exposed to low temperatures" in Proceedings of the XI International Grassland Congress, 1970, 514-517.
- (2)G.ROBERGE, C. PERROT, "Comparaison de la croissance d'un Panicum Maximum irrigue en conditions tropicales sèches et tropicales humides", Novembre 1987.

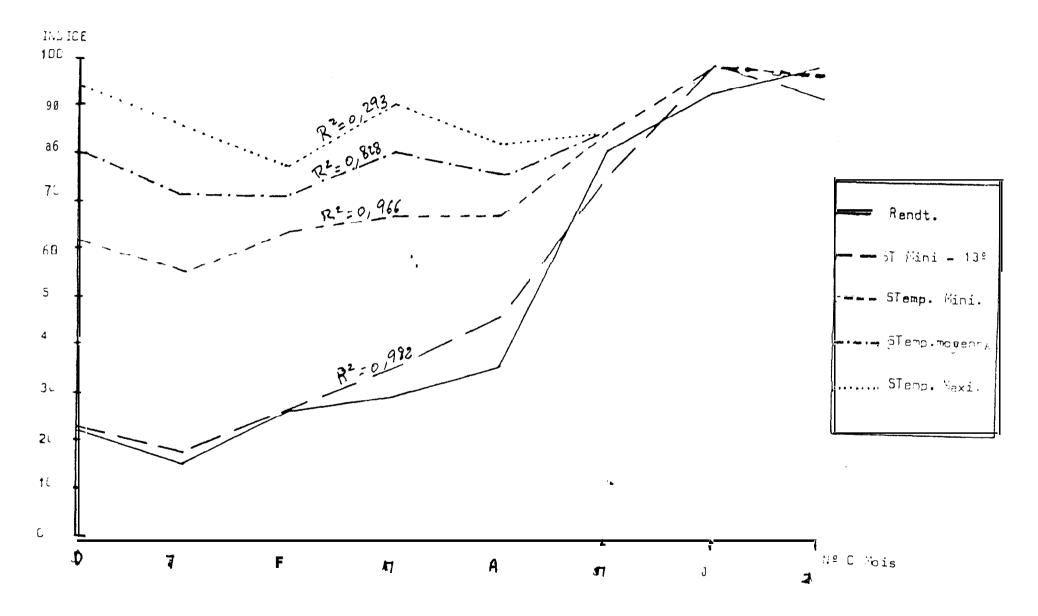
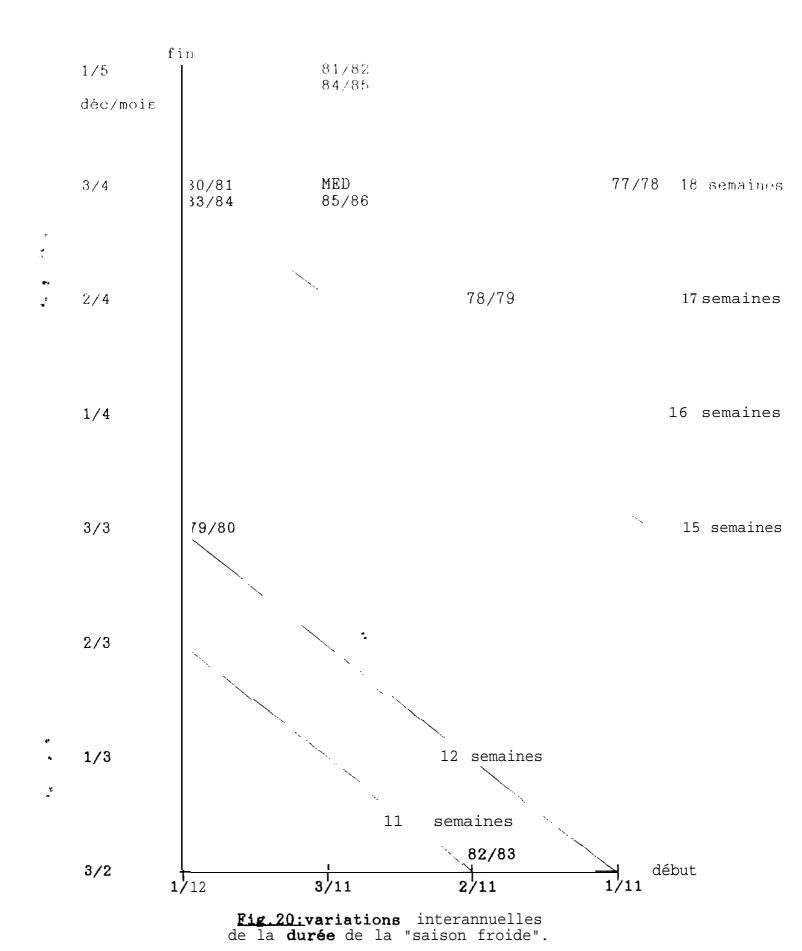


Fig. 19



Cette caractéristique du climat avait conduit le programme Cultures Fourragères à s'intéresser aux plantes des pays tempérés qui, à priori, ne devait pas être gênées par ces "basses" températures.

.

The second of

De très nombreuses espèces ont été importées, de résultats techniques ont été obtenus avec certaines d'entre elle6 qui ont présenté des croissances supérieures plantes tropicales sur la même période.11 a été par ailleurs de constater que ces plantes réagissaient intéressant différemment face aux temps très variés qui constituent cette saison froide. Il est apparu notamment que la luzerne supportait mieux les fortes températures liées à l'harmattan et l'élévation progressive des températures moyennes (elle a produit cette année 3t MS/ha/mois de novembre. à juin, et n'a qu'en juillet, étouffée par des ayant retrouvé, des conditions stoppé sa croissance tropicales adventices favorables). Alors que le raygrass d'Italie, qui souffrait lors des coups d'harmattan, a été rapidement grille au début du mois de juin (tmoy=28.6°C), mais sa croissance meilleure par temps "froid".

Ces dernières constatations nous amènent à nous tourner vers des plantes de **pays méditerranéns** qui maintenant devraient résister sans problèmes aux fortes températures et aussi bien aux "faibles" températures ,en prenant en compte également les problèmes économiques qui se posent avec de cultures:comment réduire telles les charges (irrigation, fertilisation, exploitation) pour abaisser le coût du kg de MS, de l'UF(non compétitifs actuellement avec les sous-produits agro-industriels), sous quelles conditions, avec quelles spéculation6 pourrait-on rentabiliser?

											\$							
FLUVI	IOMETRI	E DECA	DAIRE															
d ั∎	75	75	77	78	79	80	81	82	83	84	85	96	MOR	EC	eva	80	MED	20
1 1 1 7 1	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 6.0	0.0 0.0 0.0	0,0 9,2 0,9	0, 1 24, 9 6, 6	9.0 0.7 6.0	), d ( , ; ( , ;	ή, ή ή, ή 1, 1	0.6 0.4 4.5	0.0 0.0 0.0	3.3 0.7	9.6  e.0	3	3.9 3.5	797.4	0.0 0.0 0.0	0.0 6.0	9.6 1.5 0.6
0 1	0.0	0.6	6.5	\$.P	24.4	$\alpha_{i,j}$	:, 9		. (-	, i:	7.7	$\dot{\psi},\dot{\psi}$	-, i 1	7.1	25,9.0	₹.€	į,ů	3.0
1 2 2 2 3 2	0.0 0.0 0.0	0.6 0.0 0.0	0.0 9.0 9.6	0.6 0.6 0.0	0.0 0.0 0.0	9.0 9.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0,0 9,0 9,9	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.6 0.6 0.6	0.0 0.0	\$.0 \$.0 0,0	9.0 0.0 0.0	6.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0
0 2	0.0	0.0	0.0	0.0	ġ,ġ	0.0	0.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	ė, ė	ė.0	0.0	0.0
1 3 2 3 3 3	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.4 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.1 0.0	0.0 316.2 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0
Ç 3	0.0	0.0	0.0	0.0	0,0	0,0	0.0	0,0	0,0	0.0	0.4	0.0	0.0	9.1	316.2	0.0	0.0	0.0
1 4 2 4 3 4	$\begin{array}{c} 0.0 \\ 0.0 \\ 0.0 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.0 \\ 0.0 \\ 0.0 \end{array}$	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.6	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	$\begin{array}{c} 0.0 \\ \textbf{0.0} \\ 0.0 \end{array}$	$0.0 \\ 0.0 \\ 0.0$	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 3.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0
0 4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
1 5 2 5 3 <b>5</b>	$\begin{array}{c} 0.0 \\ 0.0 \\ 0.0 \end{array}$	0.0 0.0 0.0	$\begin{array}{c} 0.0 \\ 0.0 \\ 0.0 \end{array}$	0.0 0.0 0.0	$\begin{array}{c} 0.0 \\ 0.0 \\ 0.0 \end{array}$	$0.0 \\ 0.0 \\ 0.0$	0.0 0.0 0.0	$0.0 \\ 0.0 \\ 0.0$	$\begin{array}{c} 0.0 \\ 0.0 \\ \textbf{0.0} \end{array}$	0.0 $0.0$ $0.0$	$\begin{array}{c} 0.0 \\ 0.0 \\ \textbf{0.0} \end{array}$	0.0 0.5 0.0	$0.0 \\ 0.0 \\ 0.0$	0.0 0.1 0.0	316.2 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0
0 5	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.5	0.0	0.1	316.2	0.0	0.0	0.0
1 6 2 6 3 6	$0.0 \\ 0.0 \\ 0.0$	$0.0 \\ 0.0 \\ 0.0$	0.0 2.7 0.0	0.0 0.0 <b>0.0</b>	61.1 90.8 0.0	$0.0 \\ 0.0 \\ 0.0$	0.0 0.0 26.6	$0.0 \\ 0.0 \\ 0.0$	0.0 0.0 9.5	0.0 4.0 5.8	0.0 0.0 20.6	0.0 0.0 0.0	8.1	25.0	331.7 307.2 169.1	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 3.5 16.2
0 6'	0.0	0.0	2.7	0.0	151.9	0.0	26.6	0.0	9.5	9.8	20.6	0.0	18.4	41.2	223.4	0.0	1.4	24.2
1 7 2 7 3 7	19.3 39.1 <b>154.</b> 3	0.0 3.0 12.0	4.5 0.0 0.0	17.5 44.4 3.5	1.4 54.3 2.1	0.0 0.0 14.3	31.1 17.7 67.0	0.0 60.1 51.1	0.3 0.0 0.0	4.0 25.2 21.3	0.0 36.0 20.6	37.4 0.0 0.0	293.66 28.9	<b>12Q</b> 43.0	1 <b>93.2</b> 149.0	0.0 0.0 0.0	2.7 21.5 13.2	26.4 50.3 60.6
0 7	212.7	7 15.0	4.5	65.4	57.8	14.3	115.8	111.	2 0.3	50.5	56.6	37.4	61.8	58.0	93.9	8.4	53.6	114.0
1 8 2 <b>8</b> 3 <b>8</b>		13.7 38.2 39.4	0.1 81.5 <b>6.0</b>	61.8 11.1 79.3	72.2 0.0 40.8		54.1 34.4 45.6	7.8 <b>22.6</b> 106.8	28.6 6.5 67.6	43.2 36.8 2.2	<b>62.5</b> 144.2 5.8	155.9 0.0 3.6	34.7	39.6	73.0 114.0 119.7	2.6		64.2
0 8	268.3	91.3	87.6	152.2	113.0	152.9	134.1	137.2	102.7	82.2	212.5	104.5	136.5	53.0	38.9	89.1	123.6	188.7
1 9 2 9 3 9		9.7 73.7 44.1	16.8 <b>64.2</b> 8.8	27.8 31.2 <b>86.0</b>	74.9	115.8 19.5 <b>48.1</b>	71.3 <b>60.6</b> 0.0	29.4 14.2 0.6	30.5° 37.0 24.9		47.5	84.3 126.3 56.8	60.5	31.3	5 b7.7 5 51.7 101.1	25.7 24.2 0.1	36.1 62.4 19.0	103.2 89.5 53.3
0 9	210.2	127.5	89.8	145.0	101.8	183.4	131.9	44.2	92.4	159.8	117.9	267.4	139.3	57.4	4 41.2	95.8	129.1	199.5
1 10 2 10 3 10	1.5	14.2 <b>0.0</b> 4.3	<b>0.0</b> <b>0.0</b> 0.0	31.5 4.2	19.5 5.0 3.1		16.2	14.7 30.5 0.0	7.2 5.0 0.0	1.8 0.0 0.0	5.6 0.0 <b>0.0</b>	0.0	8.5 6.6 1.0	11.8	95.0 177.0 175.5	0.6 0.0 0.0	5.1 0.0 0.0	
<b>6</b> 10	A.0	18.5	0.0	39 3	22.6	1.5	16.2	45.2	7.2	1.8	5.6	23.0	15.6	14.3	91.7	1.6	11.7	32.8

4

15.6 14.3 91.7 0.0 39.3 22.6 16.2 45.2 7.2 1.8 23.0 1.6 11.7 32.8 18.5 1.5 5.6 0 10 0.0 5.0 0.0 0.0 0.5 0.0 5.6 0.5 0.0 0.5 **0.0** 0.0 0.0 0.5 9.6  $\begin{array}{c} 0.0 \\ 0.0 \\ 0.0 \end{array}$ 0.5 1.5 331.7 0.0 0.1 331.7 0.8 2.7 331.7 11 2 11 3 11 5.0 **0.0** 0.0  $0.5 \\ 0.0 \\ 0.0$  $0.5 \\ 0.0 \\ 0.0$  $\begin{array}{c} 0.0 \\ \textbf{0.0} \\ 0.0 \end{array}$  $\begin{array}{c} 0.0 \\ \textbf{0.0} \\ 0.0 \end{array}$  $0.5 \\ 0.0 \\ 0.0$ 0.0 0.0 5.5 0.0 0.0 0.0 0.0 0.Q 0.0 1.3 2.9 224.2 0.0 9.6 0.0 0.0 0 11 0.5 5.6 0.0 0.0 0.0 0.0 5.0 0.5 0.0 3.6 1.1 3.5 331.7 1.0 2.5 253.9 1.0 2.0 198.1 **0.0** 1.7 2.9  $0.5 \\ 0.0 \\ 0.5$ 5.0 5.3 0.0  $\begin{array}{c} 0.5 \\ 0.0 \end{array}$  $0.0 \\ 0.4 \\ 5.0$ 5.5 2.6 3.5 5.0 0.4 0.0 1 12 2 12 3 12 0.0 3.4 5.9 193.0 0.0 0.0 0.0 9.0 0.0 lb.9 0.0 17.2 0.0 0.3 5.0 0.0 0.0 6.1 0.0

0 12 0.0 1b.9 0.0 **17.2** 0.0 0.3 5.0 0.0 **0.0 0.0 6.1 0.0** 3.4 5.9 193.0 0.0 0.0 9.0 0 697.7 268.8 184.6 430.7 472.5 352.4 426.5 337.0 212.1 **304.1** 423.0 432.8 378.5 131.0 34.6 234.8 **387.7** 456.3

։Ութեն		Outo 16	· to at	<b>.</b>							*							
nanu ••	75	OURS DE 78	77	1 FHR . 78	VECAVE 79	,810 <b>m</b> , 80	81	82	83	84	85	96	<b>≣</b> 0Y	ēζ	cv(%)	8d	<b>n</b> ed	2d
1	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 6.0	0.0 0.0 3.0	0.0 0.0 0.0	0.0 3.0 0.6	0.0 0.0 0.0	0.0 3.0 0.6	0.0 0.0 0.0	9.0 9.0 9.5	0.0 0.0 0.9	3.0 0.0 3.0	0.0 0.0 0.4	0.3 0.5 0.0	:.2	316.7 212.1 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 2.4 0.0
1	0.0	0.0	0.0	0.0	3.0	0.0	3.0	0.0	0.0	0.0	3.0	9.5	V. 5	1.3	153.3	0.0	0.0	3.0
2222	$0.0 \\ 0.0 \\ 0.0$	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	$0.0 \\ 0.0 \\ 0.0$	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 9.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	$0.0 \\ 0.0 \\ 0.0$	0.0	0.0 0.0 <b>0.</b> 0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0
2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3 3	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 9.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 1.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.1 0.0	0.0	316.2	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0
, C. L.	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.0	0.0	0.1	0.3	316.2	0.0	0.0	0.0
4 4 4	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0
4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0		0.0	0.0	0.0
5 5 5	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 <b>0.</b> 0	0.0 0.0 <b>0.</b> 0	0.0 0.0 0.0	0.0 1.0 0.0	0.0 0.1 0.0	0.0 0.3 0.0	316.2	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0
5	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.0	0.1		316.2	0.0	0.0	0.0
6 6	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 1.0 0.0 1.0	0.0 0.0 0.0	3.0 3.0 0.0	0.0 0.0 0.0 6.0	0.0 0.0 2.0 2.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 1.0	0.0 1.0 2.0 3.0	0.0 0.0 2.0 <b>2.0</b>	0.0 0.0 0.0	0.3 0.4 0.6 1.3	0.9	331.7 206.9 147.8 139.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0 0.5	0.0 1.0 2.0 2.6
1	4.() 5.0	<b>D.0</b> 1.0	0.0 0.0	<b>2.0</b> 1.0	3.0 2.0	0.0 2.0	<b>3.0</b> 3.0	8.0 2.0	6.0 0.0	2.0 3.0	<b>8.0</b> 5.0	<b>0.0</b> 0.0	1.7 2.0	1. <b>4</b> 1.7	<b>92.</b> 8 8 4 . 2	0.0 0.0 0.0	1.0 2.0 2.0	2.6 3.0 4.2
7	11.0	3.0	1.0	6.0	6.0	2.0	7.0	5.0	1.0	6.0	8.0	1.0	4.8	3.1	64.4	1.0	5.5	7.6
8 <b>a</b> 8	1.0 1.0 9.0	3.0 <b>4.0</b> <b>4.0</b>	1.0 5.0 <b>1.0</b>	6.0 1.0 <b>5.0</b>	2.0 0.0 <b>5.0</b>	5.0 <b>5.0</b> <b>3.0</b>	5.0 3.0 <b>5.0</b>	2.0 3.0 <b>6.0</b>	2.0 3.0 <b>4.0</b>	1.0 1.0 <b>1.0</b>	2.0 6.0 1.0	3.0 0.0 <b>2.0</b>	2.9 3.8	1.6		1.0 0.4 1.0	2.0 3.0 4.0	5.0 5.0 5.6
8	11.0	11.0	7.0	12.0	7.0	13.0	13.0	11.0	9.0	3.0	9.0	5.0	9.3	3.1	33.1	5.8	10.0	12.6
9	5.0 5.0 0.0	3.0 <b>5.0</b> <b>3.0</b>	4.0 <b>3.0</b> 1.0	3.0 3.0 4.0	2.0 <b>4.0</b> 1.0	4.0 <b>2.0</b> 2.0	5.0 <b>4.0</b> 0.0 <b>9.0</b>	1.0 2.0 1.0	2.0 3.0 3.0	4.0 2.0	4.0 3.0 3.0	3.0 5.0 3.0	3.1 3.4 1.9	1.0 1.0	65.5	1.4 2.4 0.4	3.0 3.5 2.5 8.5	4.6 5.0 3.0 10.8
10	10.0 1.0	11.0	<b>8.0</b> 0.0	1.0	<b>7.0</b> 2.0	<b>8.0</b> 1.0	0.0	2.0	<b>8.0</b> 1.0	<b>7.0</b> 2.0	10.0	11.0	<b>8.6</b> 1.1	<b>1.9</b> 0.6		7.0 0.4	1.0	2.0
10	1.0 0.0	0.0 2.0	$0.0 \\ 0.0$	2.0 1.0	0.0 1.0	$0.0 \\ 0.0$	3.0 0.0	1.0 0.0	0.0	$0.0 \\ 0.0$	$0.0 \\ 0.0$	$0.0 \\ 0.0$	0. <i>6</i> 0.3		163.5 <b>187.1</b>	0.0 0.0	$0.0 \\ 0.0$	1.6 1.0
10-	2.0	3.0	0.0	4.0	3.0	1.0	3.0	3.0	1.0	2.0	1.0	1.0	2.0	1.2	57.7	1.0	2.6	3.0
[ H	0.0	1.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1		331.7	0.0	0.0	0.0
ĬŤ	0.0	0.00	0.0	1100	0.0	0.0	0.0	II 0.0 a. a.	0.0 []	0.0	110.0	0.0 []	0.152		317 317 197 1	0.0. 0.0	0.0	0.0
11	1.0	1.0 0.0	0.0 0.0	2.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	<b>0.3</b> 0.1		331.7	<b>0.0</b> 0.0	0.0	<b>1.0</b> 0.0
12 12	Ö.Ö 0.0	0.0 2.0 <b>3</b> .0	0.0 0.0	0.ŏ 1.0	0.0 0.0	1. O 0.0	0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0	0.0 0.0	0.0 0.0	0.0 0.0	0.3 0.3	0.8	331.7 238.0 255.0	0.0 0.0	0.0	0.6 0.6
12	0.0	5.0	0.0	2.0	0.0	1.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.7	1.4	215.1	0.0	0.0	1.6
0	35.0	34.0	17.0	36.0	<b>32.0</b>	25.0	<b>37.0</b>	23.0	20.0	21.6	34.0	19.0	27.8	7.2	2 26.1	19.4	20.5	35.6

d .	1 7	75	76	77	79	79	80	81	82	83	84	85	26	MOY	EC	Evz	3D	MED	21
1 1		), i		30.0	27.1	27.7 19.5 25.7	77.7 77.1	32.8 26.1 75.4	34.1 25.5	7 4 4 A A A A A A A A A A A A A A A A A	28.4	17.6 30.3 28.3	32.7	27.9 29.0		15.7	23.1	28. <b>4</b> 28.5	32.8 34.5
· · · · · ·			74, j 94, d	30.1 37.3	35.5 91.7							35.4 34.9		79.5 30.5	<b>4,</b> }	14.1		- 13.7 - 41.7	77.C
1 2														₩. <b>4</b>		11.1	٠.	٠,	
7	)	0.0	30.3 37.0	33.4 32.4 26.8	30.E 25.7	71.6 71.6	41.2 70.5	19.5 29.3	71.1		26.3	31.5 34.3 23.8	25.	72. s 28. 7	3.5	11.8	75.15 25.15		
6 7	2	0.0	97.2	92,2	84.5	99.5	102.0	97,3	81,7	91.3	94.7	89.5	83.2	90.3	7.0	7.8	82.0	97.5	99.1
7 7 7 7	5	0.0	35.1	34.7	41.8	32.5	33.1	41.0	35.2	35.1	37.7	39.7 40.0 42.8	37,2	36.8 36.8 44.3	3.8 2.9 2.3	10.2 8.0 5.3	33.4	37.6 36.1 45.2	40.8
	_	θθ	119 5	114.5	120.3	119 9	111 5	19 <b>∆</b> 1	HA É	196-7	tiiQ Q	ińi 0	114 A	114 à	ť 0	F į	110.2	116.6	120.3
2 4		0.0	41.4 43.4 43.4	<b>40.9</b> <b>42.4</b> 42.7	40.9	47.i 42.2 42.5	44.5	39.4	39.6	39.5	36.9	40.6 39.2 39.1		40.5 40.8 41.9	2.8 2.1 2.3	5.1 5.4	39.2	40.5 40.9 42.7	43.2
(; ·	= •	0.0	128.2	126.0	122.1	131.9	130.2	125.3	121.7	115.5	115.0	118.3	122.3	123.3	5.4	4.4	116.1	122.3	129.8
1 2 3	5	0.0		39.7		4544/41						39.033.540.9 <b>42.8</b>	<b>34.8</b> 41. 43.1	2 40.741.7 43.4	3.72.5 <b>3.0</b>	5.99.0 <b>6.8</b>	36.3	41.7 40.9 43.1	45.6
0 :	5	0.0	138.4	126.8	134.7	132.3	129.2	99.6	126.5	116.6	119.0	122.2	119.1	123.5	10.7	8.7		126.5	
2	b		47.9 46.5 49.6		39.2 44.8 49.3			43.4	39.4 <b>40.8</b> 41.6		42.7 39.0 40.6	38.9 41.1 39.5	43.0 32.6 37.0	41.8 41.8 43.3	3.8 4.2 3.7	9.1 9.9 <b>8.</b> 6		40.3 42.1 41.7	45.8
0 8	1	46.1	143.0	130.2	132.3	<b>1</b> 16.7	127.5	124.0	121.8	121.3	122.3	119.5		126.5	9.6	7.6	` <del></del> .	123.2	
1 7 3	7	34.2	45.6 41.2 44.9	44.1 46.0 52.1	45.7 34.4 34.9	48.8 35.5 46.7	43.7 45.4 40.0	37 40.84 37 • 6	46.139.5 45.3	47.444.6 <b>49.9</b>	44.6 43.8		42.2 41.4 43.4	44.7 39.9 42.3	2.0 4.3 5.8	4.4 10.9 13.6	34.9	44.6 39.6 43.6	45.8
0 7	7 1	13.2	131.7	142.2	115.0	131.0	1 29.1			141.8	124.9	1 19.2	127.0	126.8	9.3	7.3	<b>1</b> 15.4	128.1	137.8
2 (		33.8	47.3 32.8 46.0	35.4	43.5	42.5 43.4 28.7	29.9	30.9	30.6	45.0	49.5	34,7 34,8	?8.3 39.0	38.6 37.6 <b>39.8</b>	16.1 7.2	19.816.3 18.0	29.3 30.7 31.3		
0 6	10	01.4	126.1	144.9	114.4	111.9	110.5	84.0	96.7	f2b.b	133.9	106.	9 111.5	114.1	1b.0	14.1	98.6	111.7	131.0
	9	29.1 29.2	36.8 27.7		31.8 30.4	32.3 32.0	24.6 35.2	33.5 28.0	<b>30.8</b>	36.8 40.0		32.8 37.3	25.3 35.9	32.8 33.9	4.5 5.9	17.813.1	26.8 28.5	32.1 34.3	38.9 36.8
	9	32.0	24.0	33.0	29.1	37.6	41.0	38.8	37.8	36.5	20.8		38.2	33.6	6.0	17.7	26.0	35.8	30.6
0						101.9					111.3		99.4	90.3	9.6	9.7		100.1	
						36.5							33.2	3b.5 37.7	3.6	9.9 <b>5.</b> 7	32.6 34.9	5 35.8 38.6	41.2 39.5
						3/9.07							36.7	40.7	2.1	5.2	37.9	9 41.3	42.9
	-11											113.8		114.9	5.0	4.4 4.0		114.4	
						<b>39.7</b>						38.0 34.8	<b>36.8</b>	36.7 36.4 34.0	2.5 2.8 3.8	6.8 7.7 11.3	33.0 <b>32.9</b> 31.7	37.4 37.4 33.2	39.5 39.5
	-												102.6						111.6
<b>f</b> 1		28.6 29.3				31.6 30.9				30.5 31.3				29.8	4.1	13.9	2b.b	29.5	34.9
3 1	2	<b>29.3</b> 34.0	25.9 19.9	<b>26.1</b> 33.2	29.0 27.2	30.9 35.1	30.6 31.5	29.2 27.1	29.8 20.9	31.3 29.4	26.1 32.2	33.0 31.3	<b>26.6</b> 20.4	29.0.	2.2	. 7.7.	26.1 27.1		31.1 33.7
<b>0</b> 1	2	91.9	70.1	87.4	77.2	97.6	91.2	86.2	95.4	91.2	85.1	100.9	81.4	<b>29.8</b> 88.6	7.2	13.1	79.4	4 09.3	96.7
0	0		1366	1385	1291	1344	1332	1241	1314	1348	1330	1204	1284	1320	42.0	3.2			

TEMP	ERAIURE	S KINI	MELES	78	79	80	81	82	83	84	85	86	яу	<b>e</b> c	cv(ξ)	
1 1		0.1 2.6 5.6	5.7.4	10.8	14.8	17.7	14,4	10.4	10,10	14.7 14.9 15.4	15.5	10.4 13.9 12.7	14.7 15.4 14.6		15.4	
:	6,1	3.6	.5.c	17.7	15.7	14,9	15.4	7:15	15.6	14.8	14,7	12.9			19.1	
4 4	0.3 0.6 0.0	6.0 6.0 8.0	17.0	17.6	14.t 14.7 11.5	15.8		14,4 14,5 15.2	16.2 19.0 18.3	14.4 12.9 15.2	14.8 15.9 17.2	14.0 14.1 15.9	14.8 15.0 15.8	3.00	2,5	
÷ 2	0.0	0.0	13. c	16.5	13,5	15.6	15.2	14.7	17.8	14.2	16.0	14.7	15.2	1.7	9.4	
: 3	0.0 0.0 0.0	0.0	14.4 18.4 16.7	15.2 17.3 19.5	14.0 17.5 15.5	18.1	16.9 17.0 19.6	15.9 17.3 18.1	17.4 19.0 19.0	17.0 16.7 17.2	17.7 16.9 16.7	15.0 14.9 16.3	16.4 17.2 17.8	1.5 1.2 1.9	9.3 7.0 83	
)	0.0	9.0	10.7	17.7	15.0	17.6	17. 6	::.A	19.4	17.0	17.1	15.4	17.1	$1_{11}$	0.U	
; 4 2 4 3 1		0.0 0.0 0.0	16.9 21.0 20.0	18.7 16.9 18.5	17.0 15.8 19.8	19.9 19.7 20.0	17.7 18.5 19.9	17.6 18.5 19.0	18.5 19.7 20.2	19.0 18.7 19.5	17.8	19.0 18.9 19.0	18.3 18.7 19.2	0.7 1.2 9.9	5.6 6.5 4.5	
0 4	0.0	0.0	19.3	18.0	1 7 . 9	19.9	18.4	18.4	19.5	19.1	17.8	19.0	18.7	0.7	3.7	
1 5 2 5 3 5	0.0	0.0 0.0 0.0	19.0 18.8 19.6	29.3 19.9 20.5	19.3 20.3 22.9	19.4 20.4 20.1	19.4 19.7 20.7	17.9 19.3 20.1	21.0 21.5 21.9	21.b	18.0 18.7 20.5	19.6 20.5 22.2	19.3 <b>20.1</b>	0.9 0.9 1.1	4.8 4.7 5.1	
0 5	0.0	0.0	19.1	20.2	20.8	20.0	19.9	19.1	21.5	21.3	19.1	20.4	20.1	0.8	4.2	
i 6 2 <b>6</b> 3 <b>6</b>	0.0	0.0 0.0 0.0	<b>22.1</b> 22.7 22.6	22.3 23.7 22.1	22.b 24.3 24.9	22.2 23.6 23.2	22.9 22.1 24.9	20.6 22.4 22.5	<b>23.3</b> 24.1 24.5	23.1 24.1 23.5	21.7 23.6 24.0	22.2 22.2 23.2	22.3 23.3 23.5	0.1 0.8 1.0	3.3 3.4 4.1	•
0 8	0.0	0.0	22.5	22.7	23.9	23.0	23.3	21.8	24.0	23.6	23.1	22.5	23.0	0.7	2.8	
1 7 2 7 3 7	0.0 0.0 0.0 0	$0.6^{\circ}$	24.4	23.5	24.1	24.9	23.0	24.3	25.2 26.1 25.5	24.2	24.4	24.9	24.2 24.4 24.8	0.5 0.8 0.5	2.1 3.3 2.0	
0 7	0.0	0.0	24.3	24.0	21.3	24.6	23.9	24.2	25.6	24.3	24.5	24.3	24.5	0.5	1.9	
i 8 2 8 3 8	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	24.7 24.6 24.1	23.9 23.5 23.6	<b>24.5</b> 23.9	23.5 24.9 24.9	24.0 23.9 22.7	24.0 23.6 23.9	2b.2 25.7 25.1	24.1 24.4 24.1	24.6 23.0 25.2	24.1 <b>25.6</b> 25.3	24.4 24.5 24.4	0.7	3.0	
0 8	0.0	0.0	24.7	23.7	24.3	24.4	23.5	23.8	25.1	24.4	24.5	25.2	24.4	0.6	2.6	
1 9 2 <b>9</b> 3 9	0.0 <b>0.0</b> 0.0	0.0 0.0 0.0	23.1 23.4 24.0	22.9 23.2 23.2	24.1 24.2 25.1	25.0 25.3 25.3	22.6 <b>22.8</b> 23.0	23.3 23.5 24.3	<b>24.8</b> 25.1 24.9	<b>24.3</b> 24.5 23.8	24.4 <b>23.0</b> 22.5	25.4 23.9 24.4	24.1 23.9 24.1	0.9 0.8 0.9	3.8 3.4 3.7	
0 9	0.0	0.0	23.7	23.1	24.5	25.2	22.8	23.1	24.9	24.2	23.3	24.6	24.0	0.8	3.2	
2 10	0.0	0.0	24.4	23.8	24.0	25.0 <b>24.8</b>	22.4	23.6 23.8	25.3 24.2	23.9 21.8	<b>25.0</b> <i>22.b</i>	24.5 25.7	24.1	0.9	3.9	
7 10		0.0	20.5	22.1	24.1	20.2	23.5	21.9	22.9	20.6	22.3	23.2	23.7, 22.1	1.1	4.7. 5.8	
0 10	0.0	0.0			24.2					22.1		24.5	23.3	0.7	3.0	
1 11 3 11	0.0	0.0	16.0 18.0				21.3 <b>216</b> .4 <b>3</b>	19.2 <b>19.5</b>		21.1 <b>20.3</b>	18.8 21.5 17.9	21.4 20.2 16.7	20.5 19.5 18.1	2.1 1.4 1.0	10.5 6.9 5.3	
	1 0.0								20.7				19.4	1.0	5.3	
<b>1 12</b> 3 12	0.0	0.0	19.8 15.0	14.9 15.1					15.0				17.2 15.9	1.7	10.1	
0 12	0.0	0.0	17.6	16.0	15.7				14.9 <b>16.4</b>			15.2	14.8	0.7	<b>5.1</b>	
	. 0.0	0.0	19.7	20.0					21.3				20.1			

		· r	٠,		72	7.5		:		3.	74	2,00	Ē:		: .	
				, -		*	, *	. 7	į			٠.	j.			:
	?			1, 2			5		11.1	14.1	N E	n *** *	<b>:</b> 1.			
	. 117-11-4	0.0 0.0					12.1 12.6 11.5	19.4 21.3	19.5 19.5 20.7	14.5 22.8 27.1	23.7 24.0	33. v 32. s 24. s	14.4 14.4 14.4			
		ė,	. j. 1	21.6	11.3	22.7	12.2	20.4	20.0	24.7	23.6	22.0	19.8	28	1.0	6.5
	:	\$ * \$ * \$		4	14.5		31.6 11.1 27.5	25.5	77.8 71.1 27.8	72.7	20.5 20.5 21.8	23.3 20.3 20.9	19.8 19.5 23.5		1	9.5 7 4.:
ĵ	. 3	• • 9.0	9,3	27.1	<u> </u>	11.7	21.9	25.3	22.0	24.5	21.0	21.6	20.3	22,4	1.2	
4	4 4	≠ 3,6 ≠ 6,6 0.0	6.0	23.9	21.9 22.5 22.5	23.5 20.7 24.9	25.2 23.3 23.2	21.8 22.5 22.3	22.0 21.4 22.2	22.7 23.5 23.3	22.7 22.0 22.3	24.1 21.1 20.2	23.3 21.9 22.6	13.1 22.1 22.8	1.0 1.6 1.5	4. 4. UST
(	) 4	0.0	).0		22.1	23.0	23.9	22.2	21.9	23.2	22.3	21.8	22.6	22.7	0.8	3.7
	5 2 5 3 5	0 (	) (I, (	21, 9	23.8 23.1 23.7	22.3 26.0 26.5	23.1 23.8 13.5	23.3 24.0 24.3	21. B 22. 7 22. 6	24.2 L4.b 25.3	23.0 25.0 25.5	21.8 21.8 23.9	22.0 24.1 25.8	22.7 23.7 24.4	0.9 1.3 1.2	3.9 5.3 5.1
ĺ	) 5	0.6	0.0	22.3	23,5	24.9	23.5	23.9	22.5	24.7	24.5	22.3	24.0	23.5	0.9	3.9
	1 6 2 6 3 6		0.0	26.5	27.1	26.9 27.8 28.3	25.8 27.2 26.7	27.0 25.9 28.3	24.9 26.2 26.5	27.6 27.9 27.8	26.6 27.6 27.0	25.6 27.0 27.4	25.2 25.8 26.9	26.1 26.9 27.1	0.8 0.7 0.9	3.2 2.7 2.9
,	6	ô,	0.4	26.0	25.4	27.7	25.6	27.1	25.9	27.8	27.1	26.7	26.0	26.7	9.7	2.4
	2 7 2 7	0.	0.0	27.4	25.8	27.5 27.9 28.5	27.3 28.7 28.9	27.8 26.6 27.5	27.8 27.8 27.4	29.5 30.0 <b>29.</b> 0	27.4 27.3 28.1	27.8 27.5 28.1	27.8 27.8 28.3	27.7 27.9 28.1	0.7 0.9 0.6	2.5 3.3 2.1
(	) /	() , s	) 0,0	27.	5 27.0	28.0	28.3	î7.3	27.7	29.5	27.6	27.a	28.0	27.9	0.6	2 3
	1 5 2 9 3	Û.	0.0	27.7	27.3	28.6 27.9 27.7	27.1 28.0 28.4	27.4 27.5 26.6	27.0 27.2 27.2	29.6 29.2 28.6	28.0 28.0 28.6	28.2 26.8 28.6	27.7 28.5 28.9	27.8 27.8 28.0	0.8 0.7 0.7	2.8 2.3 2.8
	0 8	0.	0.0	27.9	27.2	28.1	27.8	27.2	27.1	29.1	28: 2	27.9	28.4	27.9	0.6	2.1
:	9 2 <b>9</b> 3 9	0. 0. 0.	0.3	27.5	27.5 27.5 17.9	27.8 28.7 29.0	28.1 29.3 28.6	26.6 26.8 27.4	27.4 27.9 29.1	28.6 29.6 29.1	28.3 28.0 27.6	27.d 26.6 2J.3	28.3 27.7 26.7	27.7 27.8 27.9	6.6 0.4 1.9	2.1 3.0 3.5
1	, 9	0.0	0.0	27.4	27.2	28.5	28.7	2b.9	28.1	28.8	28.0	26.9	27.6	27.8	0.7	2.4
4	1 10 1 10 3 10	6.0 0.0	0.0	28.0	27.8	28.4 27.9 28.2	28.9 28.8 25.9	27.5 27.6 28.3	23.3 28.1 26.5	29.7 29.5 28.9	24.1 26.9 27.3	29.0 27.9 27.8	29.0 29.5 21.7	28.5 28.2 27.4	0.6 0.8 1.0	2.1 2.E 3.8
(	10	• 0.0	0.0	27.3	27.7	25.2	27.9	27.8	27.6	29.4	27.4	28.2	28.7	29.0	0.b	2.2
	1 11 2 11 3 11	0.	0.0	25.3	27.2	27.7 26.1 2 <b>5.</b> 5	<b>26.0</b> 26.2 25.6	2b.9 <b>26.7</b> 26.2	2b.3 <b>25.9</b> 24.6	27.9 2 <b>5.</b> 0 26.6	26.6 25.6 24.4	2b.2 25.4 25.2	2 <b>6.7</b> 25.1 23.4	îb.6 26.0 25.1	0.7 0.5 0.9	2.b 2.4 3.b
(	) 11	0.0	0.0	25.2	26.0	26.4	25.9	26.6	25.6	2b.0	25.5	25.6	25.1	25.9	0.5	2.1
	1 12 2 12 3 12		0.0	23.5	22.3	25.2 24.0 23.2	24.0 22.2 22.8	24.0 23.7 20.6	24.3 22.6 22.0	26.3 <b>22.0</b> 22.0	22.8 23.2 21.8	27.1 21.5 21.5	23.5 23.5 20.9	24.b 22.9 22.1	1.2 <b>0.9</b> 1.1	5.1 4.1 4.9
<b>,</b>	0 12	2 6.0	0.0	24.3 2	22.5 2	24.4 2	23.0	22.8	23.0	23.4	22.6	23.4	22.b	23.2	0.6	2.8
	0 0	0.	0 0.0	24.6	24.7	25.4	25.0	24.9	24.4	26.4	24.9	24.5	24.4	24.9	0.6	2.3

	۰	0	un	0	UN	0	ri hiji sun	G)	سدوروين	۰	~c110	0	Since Profession	ے	end program	0	(4 FJ	0	مسولارجوي	* ,,,							, ,
	0	ೱ	ನನನ		han herr freq han herr freq	5	555	<b>-</b> G	9-9-9	∞.	ထာထက	-4	コココ	17	on the the	€N.	にすいいい	-24-	حقد مجد مجد الله الله الله الله الله الله الله الله	*	1,22 (1.14 t) 2 2 2 3 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4	,,,,,				ca an	i ii
	0.0	0.0	000	0.0	000	0.0	၀၀၀ ၀၀၀	0.0	000	0.0	000	0.0	000	Ċ	లంలం త్రీత్	0.0	000	0.0	000	0,0	कुलिक देवन	-	200 200 200 200 200	٠.	•	.1	; r ; r
	0.0	0.0	000	0.0	000	<b>0.</b> 3	000	ဥ	000	0.0	000	0.0	0.00	္. 0	000	0.0	000	0.0	000	ा क	రా లీతు రా లీతు	٠ <u>.</u>			-	rcr	ري درل سري ع
	29.	30.	22.0 22.0	33.	33.8 8.0	3	32.2	31.	200	31.1	<u> </u>	30.8	30.8	29.6	29.	25.6	800 800 800 800 800 800 800 800 800 800	28.8	86.8 66.8 79.79	turi Port	racina creare caran	600 E 19	500 500 500 500 500 500 500 500 500 500	igi No	**************************************	.,	1.5 1.5 1.5
	29.	29.	29.7 29.8 27.7	33.4	32.7 35.8 31.7	32.	<b>स</b> त्स	<u>ظ</u>	855	30	31.0	30.0	888	30.1	0.0 % 0.0 %	25.8	27, 3 26, 4	26,3	22 KA	120 120 141	<b>ខ</b> ្លាំង ខ្លាំង	25.1	ក្រាស់ ស្រួស់ ស្រួស់		74.434	, r	
, jê	30	- 33	787	4 32.	787 284	<b>4</b> 32	22.22	2 32	5 33. B 32.	7 31.			NHH H				30.7	28.	30.0 30.0	27.	63 63 F3	<u>دع</u>	សង្គម	er er	e spyth to ence at	41	
	 			 	Sun.	- 44	লেনেন প্ৰ <b>ত</b>	fd (In	<b>⇔</b> ↔ <b>→</b>	, 00 	Cu that	~	200	apa Cest	7.85 7.85 7.85	0 2.0	2002	2 21	222	25	121213		6.40		e pt se s entre di	rat s	
	ō-	•	- ## - ##	œ	o-co-0				oun	્ય ~			*	ر ب		-	-0 K) 60	9 26.	MEN MEN	28	222	7. 25.5	F. 1 F. 3 F. 1	2.1	44.3	6,63 \$ 40	
	50.0	-	25 T	IJ. <b>9</b>	222	7.9	000 2000	<b>4</b>	31.7	30.8	8.78 8.78	30.7	30.2	30.8	31. 1 29. 7 31. 7	27.9	27.3 28.3 28.0	-	26.0	40	D	čл ra	<b>⊅≎</b> ⊆1	* 4	rm 414-		
	29.5	30.3	28.32 8.4.60	32.5	2044	32.2	### ****	32.6	222 240	30.4	2000 2000	31.2	450	29.9	29. <b>-</b> 30 <b>-0</b>	25. Ú	225.6	25.4	24.0	E 7	3885 004	UI UI	240E	4 <sub>0.2</sub> 7,	in the		
	냂	30.5	282 260	<b>33,0</b>	84.5 84.5	34.6	발달달 9BL	32.5	33.3 32.3	32.6	32.70	33.5	2014 500+	31 6	32.0 31.7 31.0	27.9	27.4 27.7 28.6	26.9		30. <b>4</b>	\$ CF	Er.	Super- Cutioning Cutioning	5,118 6,14 2,50 4,50	The late of the second of the	\$4 \$4	
	 	29.0	28.5 2.5 2.5 2.5 2.5 3.5 3.5 3.5 3.5 3.5 3.5 3.5 3.5 3.5 3		30.2		322.0	<u>د</u>	200 200 200 200 200 200 200 200 200 200	32.0	22.42	30.9		30.6	30.0 30.0	27.7	26.0 28.5 28.7	25.7	1010101 1010101 1010101	24.9	rarara grazili grazili	33.	Calcaton Parks Fr	e e e	PULL 61 2 PUL COD 10 PK 1911 PULL 7 PULL COD 10 PULL 1911	Ţ.	
	7 29	0 30	3-3 3-3 3-3 3-3		5 23.6		00 H	B 30.	553 333 30.3	0 31.3	22.25			8		25	24.9 27.4		0.4kg	20.2	22.7 23.7	29.0	2004	ţă.	NAPARA GALAKA NATOR	3	
	 ₩	10-	92.7 22.53 25.53	124.0	Jan Barana		San	6 30.			0 9 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4	~	300 L	3 29			227.73		27.7	72	322	ry Cn	POPULAT CARACA	1.0 1.0	131.27	G+	
	9.9	-	-ဝင္ထာပ်ာ	Ξ,	-5-	ૄ	HHH HHH	0	200	0	ហភា-្	***		-	हैसहैंज़ हैज	កា	ية سُرا دُرا							• •	•		
	29.8	30.4	28.55	32.4	32.4	32.7	#### ####	31.6	331 31.7 77.4	31.4	<u> </u>	31.3	MAN WAR	30.4	30.5 30.7	27.	26 2 27 4 27 7	25.7	0.03 0.03 0.03 0.03 0.03	27.7	market market	50	្ត ក្រសួល ក្រសួល		Entre Medical	**	
	0		>-> >->	-	255	0.8	-00	ф. 8	0	0.6	0.7	0.9	0.1.0	0.7	0.7	hours M pounds			<b>-0</b> -0	 -,c·	100	eco		15.7	gary) 1030 a	, is	
	7 2	ند											2022				no c	حدي ا	-1 to 12	1	هيمو مريو د ۱ مامويوان د ۲ مامويوان					(1.5 +7 e². 2~#	
	-	0	**	-		-	-0-1EN	-	4-0	0	и <u>—</u>	-0	Nan	P-3	-61-	9		;	FU 375 60	Ć	k") C.1 ~1	4.1	1.0.04			٠,٠	
			; ÷					••	*						`*												
													£."														
	•												25														

\*

0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0	59.0 35.3 50.0 55.0 47.0 50.7 65.0	39.3 50.0 56.0 56.3 46.0 32.0 37.0 36.3 62.0 47.0 55.0	53.0 55.0 33.0 27.7 25.0 52.0 51.0 42.7 32.0 64.0 53.0	27.0 30.40 32.3 54.0 67.0 45.0 55.3 47.0 60.0	\$40 \$5.0 47.0 40.0 46.0 44.3 57.0	35.0 12.0 19.3 <b>54.0</b> 463 363 45.3	14.0 10.0 14.0 12.7 23.0 50 20 31.7 36.0 47.0 46.0	16.0 25.0 20.0 70.3 <b>8.0</b> <b>14.0</b> 18.0 <b>63.0</b> <b>52.0</b> <b>42.0</b>	0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0	39.6 35.9 35.9	15.5 19.9 14.9 14.7 14.1 13.0	36.5 36.3 31.6	19.0 11.6 14.9 17.0 21.2 20.0	25.0 34.5 20.0 27.8 30.0 39.5 35.5 32.0	54.8 60.6 49.6 51.6 54.8 50.4
0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0	0.0 ww 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0	25.0 20 420 31.0 18.0 33.0 59.0 35.3 50.0 47.0 50.7 65.0	50.0 56.0 6 56.3 46.0 37.0 36.3 62.0 47.0 55.0 54.7	33.0 27.7 25.0 52.0 51.0 42.7 32.0 64.0 53.0	27.0 30.40 32.3 54.0 67.0 45.0 55.3 47.0 60.0	46.0 543 553 45.0 47.0 40.0 46.0 44.3 57.0	54.0 45.3 45.3 31.0 56.0 44.0	23.0 500 220 31.7 36.0 47.0 46.0	8.0 14.0 18.0 63.0 52.0	0.0 W W 0.0	0.0 W W 0.0	33.3 39.6 35.9 35.9	14.7 14.1 13.0	44.1 36.5 36.3 31.6	17.0 21.2 20.0 23.8	30.0 39.5 35.5 32.0	51.6 54.8 50.4
0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0	20 420 31.0 18.0 33.0 59.0 35.3 50.0 47.0 50.7 65.0	56.0 % 56.3 <b>46.0</b> 32.0 37.0 <b>36.3</b> 62.0 47.0 55.0	27.7 25.0 52.0 51.0 42.7 32.0 64.0 53.0	30.40 32.3 54.0 67.0 45.0 55.3 47.0 60.0	\$40 \$5.0 47.0 40.0 46.0 44.3 57.0	461 361 45.3 31.0 56.0 44.0	31.7 36.0 47.0 46.0	14.0 18.0 63.0 52.0	0.0 0.0	W W 0.0 0.0	39.6 35.9 35.9	14. i 13.0 11.3	36.5 36.3 31.6	21.2 20.0 23.8	39.5 35.5 32.0	54.8 <b>50.4</b> 1 49.7
0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0	31.0 18.0 33.0 59.0 35.3 50.0 55.0 47.0 50.7	56.3 46.0 32.0 37.0 36.3 62.0 47.0 55.0	27.7 25.0 52.0 51.0 42.7 32.0 64.0 53.0	32.3 54.0 67.0 45.0 55.3 47.0 60.0	45.0 47.0 40.0 46.0 44.3 57.0	45.3 31.0 56.0 44.0	31.7 36.0 47.0 46.0	18.0 63.0 52.0	0.0	0.0 0.0	35.9 35.9	13.0 11.3	36.3 31.6	20.0 23.8	35.5 32.0	<b>50.4</b> 1 <b>49.</b> 7
0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0	18.0 33.0 59.0 35.3 50.0 55.0 47.0 50.7 65.0	46.0 32.0 37.0 36.3 62.0 47.0 55.0	25.0 52.0 51.0 42.7 32.0 64.0 53.0	54.0 67.0 45.0 55.3 47.0 60.0	47.0 40.0 46.0 44.3 57.0	31.0 56.0 44.0	36.0 47.0 46.0	63.0 52.0	0.0	0.0						
0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0	33.0 59.0 35.3 50.0 55.0 47.0 50.7 65.0	32.0 37.0 36.3 62.0 47.0 55.0	52.0 51.0 42.7 32.0 64.0 53.0	67.0 45.0 55.3 47.0 60.0	40.0 46.0 44.3 57.0	56.0 44.0	47.0 46.0	<b>52.0</b>			40.0	11.7	9 E E	22.2	41 N	57.6
0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0 0.0	50.0 55.0 47.0 50.7	62.0 47.0 55.0	32.0 64.0 53.0	<b>47.0</b> &0.0	57.0	43.7	49 n		0.0	0.0	47.4 46.1	11.2	<b>35.5</b> <b>23.6</b> 12.b	32.5	49.5 45.5	60.4
0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	55.0 47.0 50.7 65.0	47.0 <b>55.0</b> 54.7	64.0 53,0	60.0			43.0	<b>52.3</b>	0.0	0.0	44.5	6.0	13.5	37.5	43.4	53.5
0.0 0.0 0.0 0.0	0.0 0.0	65.0		49.7				<b>57.0</b>	58.0 60.0 62.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	<b>51.5</b> <b>59.0</b> 58. 1	8.6 <b>5.0</b> 5.7	16.7 8.6 9.8	<b>41.0</b> 51.8 <b>50.6</b>	59.0	59.6 63.4 <b>64.0</b>
0.0 0.0 0.0	0.0				<b>57.0</b>	59.0	5 t i . 0	58.0	60.0	0.0	0.0	55.9	3.6	6.4	50.3	57.5	59.4
0.0			<b>55.0</b>	49.06 52.0 061.0	64.0	58.0	59.0	<b>58.0</b>	53.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	60.1 58.6 62.9	4.7 5.6 3.9	7.9 9.5 6.2	<b>54.6 52.6</b> 58.6	<b>60.0 58.0</b> 62.5	
	0.0	67.7	56.0	60.7	63.0	61.0	60.3	58.0	57.7	0.0	0.0	60.6	3.4	5.6	57.0	60.5	b4.9
0.0				) 63.0 D 71.0						0.0 0.0	0.0 0.0	59.1	4.0	6.7	54.8	59.5	63.0
0.0	0.0	63.0	55.0	0 69.0	0 66.0	68.0	55.0	53.0	62.0	0.0	0.0	59.9 61.4	4.9. 5.9	8.2. 9.6	54.6 54.2	59.0 62.5	65.6 60.4
0.0										0.0	0.0	60.1	4.0'		55.1	60.1	
0.0 0.0 0.0	0.0	59.0	63.0	69.0	63.0	65.0	65.0	56.0	67.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	<b>62.1</b> <b>63.4</b> 64.9	4.4 3.9 4.7	7.1 6.2 7.2			<b>67.0</b> 67.8 <b>69.2</b>
0.0	0.0	57.7	63.7	1 67.7	65.3	67.7	63.0	56.7	66.0	0.0	0.0	63.5	4.0	6.2	57.3	64.5	67.7
0.0 0.0 0.0	0.0	61.0	62.0	71.0	70.0	68.0	68.0	57.0	63.0	<b>0.0</b> 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	65.5 65.0 66.5	6.0 4.6 5.0	9.2 7.1 7.5	59.4	b5.5	
0.0	0.0	<b>59.7</b>	66.0	68.	0 69	0.0	71.0 6	9.7 61.0	0 61.0	0.0	0.0	65.7	4.2	6.4	80.5	67.0	70.2
<b>0.0</b> 0.0 0.0	0.0	62.1	0 62.	. 0 69.	.0 65.	0 67.	0 61.0	70.0	*66.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	67.1 <b>65.3</b> 63.6	5.2 3.2 <b>5.6</b>	* <b>.7.7</b> "'4.0 8.8	61.6	65.5	74.2 69.4 69.6
0.0	0.0	61.7	62.7 7	0.06	9.3 (	64.3	61.3	67.0	66.3	0.0	0.0	65.3	3.1	4.8	61.5	65.3	69.6
0.0 <b>0.0</b> <b>0.0</b>	0.0 <b>0.0</b> 0.0	<b>52.0 52.0</b> 48.0	54.0 <b>57.0</b> 41.0	65.0 55. 52.0	69.0 0 54. 18.0	52.0 19.0	57.0 5.0 8.0 47	54.0 46.0 .0 44.0	63.0 49.0 33.0	<b>0.0</b> <b>0.0</b> 0.0	0.0	58.3 52.0 46.5	6.1 4.6 7.2	10.5 8.8 15.4	52.0 45.6 <b>37.8</b>	55.5 53.0 47.5	57.4 54.8
0.0	0.0	50.7	50.7	7 <b>57,</b>	3 57.1	56.	3 49.	7 48.0	48.3	0.0	0.0	<b>52.</b> 3	3.7	7.1	48.2	50.7	57.1
0.0 0.0 0.0	<b>0.0</b> <b>0.0</b> 0.0	18.0 28.0 31.0	27.0 17.0 27.0	41.0 0 39.0 45.0	17.4 27.0	52.0 11.0	29.0 15.0 11.0	54.0 49.0 10.019.	33.0 36.0 032.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	38.9 '31.4 29.0	i3.4 10.6 16.1	34.5 33.8 35.0	23.4 16.2 15.8	<b>37.0</b> 33.5 29.0	
0.0	0.0	25.7	23.7	7 41.7	38.3	33.	9 28.0	40.7	33.7	0.0	0.0	33.1	6.4	19.4	24.9	33.3	41.1
2.0	0.0	41.0	29.0 27.0	14.0 24.0	23.0	22.0 33.0	24.0	16.0 24.0	31.0 15.0	0.0	0.0	24.4 22.5	8.3 6.0	34.2 26.8	15.2	22.5	35.0
	•		•	`.				9,500									<b>29.7</b> 52.9
. <b>++</b>	414	7710	77.0					, e 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1	堂	V. V	Maria.	7.78 <b>7</b>					
	0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0	0.0 0.0	0.0 0.0 59.0 0.0 59.0 0.0 0.0 55.0 0.0 55.0 0.0 55.0 0.0 61.7 0.0 61.0 61.0 61.0 61.0 61.7 0.0 0.0 62.0 62.0 0.0 0.0 52.0 0.0 0.0 52.0 0.0 0.0 52.0 0.0 0.0 52.0 0.0 0.0 52.0 0.0 0.0 52.0 0.0 0.0 52.0 0.0 0.0 52.0 0.0 0.0 52.0 0.0 0.0 52.0 0.0 0.0 52.7 0.0 0.0 52.7 0.0 0.0 52.7 0.0 0.0 28.0 0.0 0.0 28.0 0.0 0.0 29.7 0.0 0.0 29.7	0.0 0.0 61.7 56.0 0.0 0.0 59.0 61.0 0.0 59.0 63.0 0.0 0.0 57.7 63.7 66.0 0.0 0.0 60.0 64.0 0.0 60.0 64.0 0.0 0.0 62.0 62.0 62.0 0.0 0.0 60.0 6	0.0 0.0 61.7 56.0 67.7 0.0 0.0 59.0 63.0 69.0 0.0 0.0 55.0 67.0 67.0 0.0 0.0 55.0 67.0 67.0 0.0 0.0 57.7 63.7 67.7 0.0 0.0 58.0 72.0 62.0 60.0 0.0 0.0 61.0 62.0 71.0 0.0 0.0 62.0 64.0 71.0 0.0 0.0 63.0 61.0 73.0 7 0.0 0.0 62.0 62.0 69 0.0 0.0 62.0 62.0 69 0.0 0.0 52.0 54.0 65.0 0.0 0.0 52.0 57.0 55.0 0.0 0.0 52.0 57.0 55.0 0.0 0.0 50.7 50.7 57.0 0.0 0.0 28.0 17.0 39.0 0.0 0.0 25.7 23.7 41.7 0.0 0.0 29.0 33.8 27.0 0.0 0.0 29.7 29.7 21.7 0.0 0.0 47.8 49.8 52.5	0.0 0.0 61.7 56.0 67.7 62.7  0.0 0.0 59.0 61.0 67.0 65.0  0.0 59.0 63.0 69.0 63.0  0.0 55.0 67.0 67.0 68.0  0.0 0.0 57.7 63.7 67.7 65.3  0.0 0.0 58.0 72.0 62.0 66.0 76  0.0 0.0 61.0 62.0 71.0 70.0  0.0 0.0 60.0 64.0 71.0 71.0  0.0 0.0 62.0 62.0 68.0 67.0  0.0 0.0 62.0 62.0 68.0 67.0  0.0 0.0 52.0 54.0 65.0 49.0  0.0 0.0 52.0 54.0 65.0 49.0  0.0 0.0 52.0 57.0 55.0 54.0  0.0 0.0 50.7 50.7 57.3 57.0  0.0 0.0 28.0 17.0 39.0 0.0  0.0 0.0 28.0 17.0 39.0 0.0  0.0 0.0 28.0 33.0 27.0 46.0  0.0 0.0 29.7 29.7 21.7 27.3  0.0 0.0 47.8 49.8 52.5 53.6	0.0 0.0 61.7 56.0 67.7 62.7 61.3 3 0.0 0.0 59.0 61.0 67.0 65.0 67.0 0.0 0.0 59.0 63.0 69.0 63.0 65.0 0.0 0.0 55.0 67.0 67.0 68.0 67.0 0.0 0.0 55.0 67.0 67.0 68.0 71.0 0.0 0.0 58.0 72.0 62.0 66.0 76.0 69 0.0 0.0 61.0 62.0 71.0 70.0 68.0 0.0 0.0 60.0 64.0 71.0 71.0 69.0 0.0 0.0 62.0 62.0 69.0 65.0 67.0 0.0 0.0 62.0 62.0 69.0 65.0 67.0 0.0 0.0 60.0 62.0 62.0 69.0 65.0 67.0 0.0 0.0 60.0 65.0 68.0 67.0 59.0 0.0 0.0 52.0 57.0 55.0 54.0 47.0 0.0 0.0 48.0 41.0 52.0 48.0 59.0 0.0 0.0 28.0 17.0 39.0 11.0 0.0 0.0 25.7 23.7 41.7 38.3 33.0 0.0 0.0 25.7 23.7 41.7 38.3 33.0 0.0 0.0 28.0 33.0 27.0 48.0 18.0 0.0 0.0 27.0 27.0 45.0 27.3 11.0 0.0 0.0 29.7 29.7 21.7 27.3 24.3 0.0 0.0 29.7 29.7 21.7 27.3 24.3 0.0 0.0 47.8 49.8 52.5 53.6 50.3	0.0 0.0 61.7 56.0 67.7 62.7 61.3 58.0 0.0 0.0 59.0 61.0 67.0 65.0 67.0 61.0 0.0 59.0 63.0 69.0 63.0 65.0 65.0 0.0 0.0 55.0 67.0 67.0 68.0 71.0 63.0 0.0 0.0 55.0 67.0 67.0 68.0 71.0 63.0 0.0 0.0 57.7 63.7 67.7 65.3 67.7 63.0 68.0 60.0 60.0 61.0 62.0 71.0 70.0 68.0 68.0 60.0 60.0 60.0 64.0 71.0 71.0 69.0 72.0 0.0 0.0 63.0 61.0 73.0 76.0 69.0 71.0 60.0 0.0 62.0 62.0 68.0 69.0 71.0 60.0 0.0 60.0 65.0 68.0 67.0 59.0 53.0 0.0 0.0 60.0 65.0 68.0 67.0 59.0 53.0 0.0 0.0 60.0 65.0 68.0 67.0 59.0 53.0 0.0 0.0 52.0 57.0 55.0 54.0 45.0 45.0 0.0 0.0 48.0 41.0 52.0 48.0 59.0 38.0 47.0 0.0 0.0 31.0 27.0 48.0 27.0 39.0 3.0 15.0 0.0 0.0 31.0 27.0 45.0 27.5 11.0 11.0 0.0 0.0 28.0 17.0 39.0 27.5 11.0 11.0 0.0 0.0 28.0 17.0 39.0 27.5 11.0 11.0 0.0 0.0 28.0 33.0 27.0 46.0 18.0 19.0 0.0 0.0 28.0 37.0 41.0 27.0 43.0 33.0 28.0 0.0 0.0 29.7 29.7 21.7 27.3 24.3 17.7 0.0 0.0 47.8 49.8 52.5 53.6 50.3 47.8	0.0 0.0 61.7 56.0 67.7 62.7 61.3 58.0 53.7  0.0 0.0 59.0 61.0 67.0 65.0 67.0 61.0 53.0  0.0 59.0 63.0 69.0 63.0 65.0 65.0 56.0  0.0 0.0 55.0 67.0 67.0 68.0 71.0 63.0 61.0  0.0 0.0 57.7 63.7 67.7 65.3 67.7 63.0 56.7  0.0 0.0 58.0 72.0 62.0 66.0 76.0 69.0 59.0 60.0  0.0 0.0 61.0 62.0 71.0 70.0 68.0 68.0 57.0  0.0 0.0 60.0 64.0 71.0 71.0 69.0 72.0 67.0  0.0 0.0 63.0 61.0 73.0 76.0 67.0 70.0 66.0  0.0 0.0 62.0 62.0 69.0 65.0 67.0 61.0 70.0  0.0 0.0 62.0 62.0 69.0 59.0 53.0 65.0  0.0 0.0 60.0 65.0 68.0 67.0 59.0 53.0 65.0  0.0 0.0 52.0 57.0 55.0 54.0 52.0 57.0 54.0  0.0 0.0 52.0 57.0 55.0 54.0 45.0 49.0 52.0 57.0 54.0  0.0 0.0 50.7 50.7 57.3 57.0 56.3 49.7 48.0  0.0 0.0 28.0 17.0 39.0 39.0 39.0 44.0  0.0 0.0 28.0 17.0 39.0 79.0 11.0 81.0 40.019.0  0.0 0.0 28.0 17.0 39.0 79.0 11.0 81.0 40.019.0  0.0 0.0 28.0 33.0 27.0 46.0 18.0 10.0 18.0  0.0 0.0 29.7 29.7 21.7 27.3 24.3 17.7 17.3  0.0 0.0 47.8 49.8 52.5 53.6 50.3 47.8 45.8	0.0	0.0 0.0 61.7 56.0 67.7 62.7 61.3 58.0 53.7 60.0 0.0 0.0 0.0 59.0 61.0 67.0 65.0 67.0 61.0 53.0 64.0 0.0 0.0 59.0 63.0 69.0 63.0 65.0 65.0 56.0 67.0 0.0 0.0 0.0 55.0 67.0 67.0 68.0 71.0 63.0 61.0 67.0 0.0 0.0 0.0 55.0 67.0 67.0 68.0 71.0 63.0 61.0 67.0 0.0 0.0 0.0 57.7 63.7 67.7 65.3 67.7 63.0 56.7 66.0 0.0 0.0 0.0 58.0 72.0 62.0 66.0 76.0 69.0 59.0 62.0 0.0 0.0 0.0 61.0 62.0 71.0 70.0 68.0 68.0 57.0 63.0 0.0 0.0 0.0 60.0 64.0 71.0 71.0 69.0 72.0 67.0 58.0 0.0 0.0 0.0 60.0 64.0 71.0 71.0 69.0 72.0 67.0 58.0 0.0 0.0 0.0 63.0 61.0 73.0 76.0 67.0 70.0 66.0 61.0 0.0 0.0 0.0 62.0 62.0 69.0 59.0 53.0 65.0 72.0 0.0 0.0 0.0 62.0 62.0 69.0 59.0 53.0 65.0 72.0 0.0 0.0 0.0 62.0 62.0 69.0 59.0 53.0 65.0 72.0 0.0 0.0 0.0 62.0 65.0 68.0 67.0 59.0 53.0 65.0 72.0 0.0 0.0 0.0 52.0 57.0 55.0 54.0 45.0 44.0 33.0 0.0 0.0 0.0 52.0 57.0 55.0 54.0 45.0 44.0 33.0 0.0 0.0 0.0 52.0 57.0 55.0 54.0 45.0 44.0 33.0 0.0 0.0 0.0 52.0 57.0 57.0 55.0 59.0 58.0 47.0 44.0 33.0 0.0 0.0 0.0 28.0 17.0 39.0 19.0 15.0 49.0 36.0 0.0 0.0 0.0 28.0 17.0 39.0 19.0 15.0 49.0 36.0 0.0 0.0 0.0 28.0 17.0 39.0 19.0 15.0 49.0 36.0 0.0 0.0 0.0 28.0 17.0 39.0 19.0 15.0 49.0 36.0 0.0 0.0 0.0 28.0 37.0 45.0 37.0 11.0 11.0 40.019.0 32.0 0.0 0.0 0.0 27.0 27.0 24.0 33.0 33.0 24.0 24.0 33.7 0.0 0.0 0.0 29.0 37.0 24.0 33.0 33.0 24.0 24.0 15.0 0.0 0.0 0.0 29.7 29.7 21.7 27.3 24.3 17.7 19.3 22.7 0.0 0.0 0.0 47.8 49.8 52.5 53.6 50.3 47.8 45.8 47.2 0.0	0.0 0.0 61.7 56.0 67.7 62.7 61.3 58.0 53.7 60.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 59.0 61.0 67.0 65.0 67.0 61.0 53.0 64.0 0.0 0.0 0.0 59.0 63.0 69.0 63.0 65.0 65.0 56.0 67.0 0.0 0.0 0.0 0.0 55.0 67.0 67.0 68.0 71.0 63.0 61.0 67.0 0.0 0.0 0.0 0.0 55.0 67.0 67.0 68.0 71.0 63.0 61.0 67.0 0.0 0.0 0.0 0.0 55.0 67.0 67.0 68.0 71.0 63.0 61.0 67.0 0.0 0.0 0.0 0.0 57.7 63.7 67.765.3 67.7 63.0 56.7 66.0 0.0 0.0 0.0 0.0 61.0 62.0 71.0 70.0 68.0 68.0 57.0 63.0 0.0 0.0 0.0 0.0 60.0 64.0 71.0 71.0 69.0 72.0 67.0 58.0 0.0 0.0 0.0 0.0 60.0 64.0 71.0 71.0 69.0 72.0 67.0 58.0 0.0 0.0 0.0 0.0 60.0 64.0 71.0 71.0 69.0 72.0 67.0 58.0 0.0 0.0 0.0 0.0 62.0 62.0 69.0 67.0 59.0 53.0 65.0 72.0 0.0 0.0 0.0 0.0 60.0 65.0 68.0 67.0 59.0 53.0 65.0 72.0 0.0 0.0 0.0 0.0 60.0 65.0 68.0 67.0 59.0 53.0 65.0 72.0 0.0 0.0 0.0 0.0 60.0 65.0 68.0 67.0 59.0 53.0 65.0 72.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 60.0 65.0 68.0 67.0 59.0 53.0 65.0 72.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 52.0 57.0 55.0 54.0 45.0 46.0 49.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 48.0 41.0 52.0 48.0 59.0 58.0 47.0 44.0 33.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 28.0 17.0 39.0 53.0 15.0 49.0 34.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 28.0 17.0 39.0 53.0 15.0 49.0 34.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 28.0 17.0 39.0 53.0 15.0 49.0 34.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 28.0 17.0 39.0 53.0 15.0 49.0 34.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 28.0 33.0 27.0 48.0 18.0 18.0 18.0 22.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 29.0 27.0 24.0 33.0 33.0 24.0 24.0 33.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 29.0 27.0 24.0 33.0 33.0 24.0 24.0 31.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 29.7 29.7 21.7 27.3 24.3 17.7 19.3 22.7 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 47.8 49.8 52.5 53.6 50.3 47.8 43.8 47.2 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 47.8 49.8 52.5 53.6 50.3 47.8 43.8 47.2 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 47.8 49.8 52.5 53.6 50.3 47.8 43.8 47.2 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 47.8 49.8 52.5 53.6 50.3 47.8 43.8 47.2 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 47.8 49.8 52.5 53.6 50.3 47.8 43.8 47.2 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 47.8 49.8 52.5 53.6 50.3 47.8 43.8 47.2 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0	0.0 0.0 61.7 56.0 67.7 62.7 61.3 58.0 53.7 60.0 0.0 0.0 60.1  0.0 0.0 58.0 61.0 67.0 65.0 67.0 61.0 53.0 64.0 0.0 0.0 63.4  0.0 0.0 55.0 67.0 67.0 68.0 65.0 65.0 65.0 67.0 0.0 0.0 63.4  0.0 0.0 55.0 67.0 67.0 68.0 71.0 63.0 61.0 67.0 0.0 0.0 64.9  0.0 0.0 57.7 63.7 67.7 65.3 67.7 63.0 56.7 66.0 0.0 0.0 63.5  0.0 0.0 58.0 72.0 62.0 66.0 76.0 69.0 59.0 62.0 0.0 0.0 63.5  0.0 0.0 61.0 62.0 71.0 70.0 68.0 68.0 57.0 63.0 0.0 0.0 65.5  0.0 0.0 60.0 64.0 71.0 71.0 69.0 72.0 67.0 58.0 0.0 0.0 66.5  0.0 0.0 58.7 66.0 68.0 69.0 71.0 69.7 610 610 0.0 0.0 65.7  0.0 0.0 63.0 61.0 73.0 76.0 67.0 70.0 66.0 61.0 0.0 0.0 65.7  0.0 0.0 63.0 61.0 73.0 76.0 67.0 70.0 66.0 61.0 0.0 0.0 65.7  0.0 0.0 62.0 62.0 69.0 65.0 67.0 61.0 70.0 66.0 0.0 0.0 65.3  0.0 0.0 60.0 65.0 68.0 67.0 59.0 53.0 65.0 72.0 0.0 0.0 63.6  0.0 0.0 52.0 54.0 65.0 69.0 52.0 57.0 54.0 63.0 0.0 0.0 65.3  0.0 0.0 52.0 57.0 55.0 54.0 45.0 44.0 49.0 0.0 0.0 52.0  0.0 0.0 52.0 57.0 55.0 54.0 45.0 44.0 49.0 0.0 0.0 52.0  0.0 0.0 52.0 57.0 55.0 54.0 45.0 44.0 49.0 0.0 0.0 32.3  0.0 0.0 28.0 17.0 39.0 3.0 11.0 11.0 40.019.0 32.0 0.0 0.0 29.0  0.0 0.0 28.0 33.0 27.0 46.0 18.0 19.0 18.0 22.0 0.0 0.0 29.0  0.0 0.0 28.7 23.7 41.7 38.3 33.0 28.0 40.7 33.7 0.0 0.0 22.5  0.0 0.0 47.8 49.8 52.5 53.6 50.3 47.8 43.8 47.2 0.0 0.0 24.4  0.0 0.0 29.7 29.7 21.7 27.3 24.3 17.7 19.3 22.7 0.0 0.0 24.1  0.0 0.0 47.8 49.8 52.5 53.6 50.3 47.8 43.8 47.2 0.0 0.0 49.4	0.0 0.0 61.7 56.0 67.7 62.7 61.3 58.0 53.7 60.0 0.0 0.0 60.1 4.0 0.0 0.0 59.0 61.0 67.0 65.0 67.0 61.0 53.0 64.0 0.0 0.0 62.1 4.4 0.0 0.0 59.0 63.0 68.0 65.0 65.0 65.0 67.0 0.0 0.0 62.1 4.4 0.0 0.0 55.0 67.0 67.0 68.0 71.0 63.0 61.0 67.0 0.0 0.0 64.9 4.7 0.0 0.0 55.0 67.0 67.0 68.0 71.0 63.0 61.0 67.0 0.0 0.0 64.9 4.7 0.0 0.0 57.7 63.7 67.7 65.3 67.7 63.0 56.7 66.0 0.0 0.0 63.5 4.0 0.0 0.0 58.0 72.0 62.0 46.0 76.0 69.0 59.0 62.0 0.0 0.0 65.5 4.0 0.0 0.0 60.0 64.0 71.0 71.0 69.0 72.0 67.0 58.0 0.0 0.0 65.5 4.0 0.0 0.0 60.0 64.0 71.0 71.0 69.0 72.0 67.0 58.0 0.0 0.0 65.5 5.0 4.6 0.0 0.0 60.0 64.0 71.0 71.0 69.0 71.0 69.7 61.0 61.0 0.0 0.0 65.7 4.2 0.0 0.0 62.0 62.0 69.0 65.0 67.0 67.0 61.0 61.0 0.0 0.0 65.3 3.2 0.0 0.0 62.0 62.0 68.0 67.0 59.0 53.0 65.0 72.0 0.0 0.0 65.3 3.2 0.0 0.0 62.0 62.0 68.0 67.0 59.0 53.0 65.0 72.0 0.0 0.0 65.3 3.2 0.0 0.0 62.0 68.0 67.0 59.0 53.0 65.0 72.0 0.0 0.0 65.3 3.2 0.0 0.0 62.0 62.0 68.0 67.0 59.0 53.0 65.0 72.0 0.0 0.0 65.3 3.2 0.0 0.0 62.0 62.0 68.0 67.0 59.0 53.0 65.0 72.0 0.0 0.0 65.3 3.1 0.0 0.0 62.0 62.0 68.0 67.0 59.0 53.0 65.0 72.0 0.0 0.0 65.3 3.1 0.0 0.0 52.0 57.0 55.0 54.0 45.0 45.0 49.0 0.0 0.0 52.0 57.0 55.0 54.0 45.0 49.0 0.0 0.0 52.0 57.0 52.0 46.0 0.0 0.0 52.0 57.0 55.0 54.0 45.0 49.0 33.0 0.0 0.0 52.0 57.0 52.0 48.0 49.0 33.0 0.0 0.0 31.4 10.6 0.0 0.0 52.7 23.7 11.0 11.0 11.0 14.0 11.0 18.0 22.0 0.0 0.0 22.0 16.1 0.0 0.0 25.7 23.7 11.0 11.0 11.0 14.0 11.0 18.0 22.0 0.0 0.0 22.0 16.1 0.0 0.0 25.7 23.7 11.0 11.0 11.0 14.0 11.0 18.0 22.0 0.0 0.0 22.0 16.1 0.0 0.0 25.7 23.7 11.0 11.0 11.0 18.0 22.0 0.0 0.0 22.0 27.0 24.0 13.0 13.0 14.0 15.0 10.0 0.0 22.0 27.0 24.0 13.0 13.0 14.0 15.0 0.0 0.0 22.0 27.0 24.0 13.0 13.0 14.0 15.0 16.0 16.0 0.0 0.0 22.5 5.0 0.0 0.0 22.5 5.0 0.0 0.0 22.0 27.0 24.0 13.0 13.0 14.0 15.0 16.0 16.0 0.0 0.0 22.5 5.0 0.0 0.0 22.5 5.0 0.0 0.0 22.0 27.0 24.0 13.0 13.0 14.0 15.0 16.0 16.0 0.0 0.0 22.5 5.0 0.0 0.0 22.5 5.0 0.0 0.0 22.0 27.0 24.0 13.0 13.0 14.0 15.0 16.0 16.0 0.0 0.0 22.5 5.0 0.0 0.0 0.0 22.5 5.0 0.0 0.0 0.0 22.5 5.0 0.0 0.0 0.0 22.5 5	0.0 0.0 61.7 56.0 67.7 62.7 61.3 58.0 53.7 60.0 0.0 0.0 61.4 5.9 9.6 7.0 0.0 0.0 58.0 61.0 67.0 65.0 67.0 61.0 53.0 64.0 0.0 0.0 63.4 3.9 6.2 0.0 0.0 58.0 68.0 68.0 68.0 68.0 65.0 67.0 0.0 0.0 0.0 63.4 3.9 6.2 0.0 0.0 55.0 67.0 67.0 68.0 71.0 63.0 61.0 67.0 0.0 0.0 63.4 3.9 6.2 0.0 0.0 55.0 67.0 67.0 68.0 71.0 63.0 61.0 67.0 0.0 0.0 63.5 4.0 6.2 0.0 0.0 58.0 72.0 62.0 66.0 76.0 69.0 59.0 62.0 0.0 0.0 65.5 6.0 72.0 62.0 71.0 70.0 68.0 68.0 57.0 63.0 0.0 0.0 65.5 6.0 71.0 0.0 0.0 61.0 62.0 71.0 71.0 69.0 72.0 67.0 58.0 0.0 0.0 65.0 4.6 71.0 0.0 0.0 60.0 64.0 71.0 71.0 69.0 72.0 67.0 58.0 0.0 0.0 66.5 5.0 7.5 0.0 0.0 0.0 66.5 5.0 7.5 0.0 0.0 0.0 66.0 68.0 67.0 69.0 71.0 69.7 610 610 0.0 0.0 66.5 5.0 7.5 0.0 0.0 62.0 62.0 69.0 67.0 69.0 71.0 69.7 610 610 0.0 0.0 65.7 4.2 6.4 0.0 0.0 62.0 62.0 69.0 67.0 69.0 71.0 69.7 610 610 0.0 0.0 65.7 4.2 6.4 0.0 0.0 62.0 62.0 69.0 67.0 59.0 53.0 65.0 72.0 0.0 0.0 65.5 5.6 8.8 0.0 0.0 60.0 65.0 68.0 67.0 59.0 53.0 65.0 72.0 0.0 0.0 65.3 3.1 4.8 0.0 0.0 60.0 65.0 68.0 67.0 59.0 53.0 65.0 72.0 0.0 0.0 65.3 3.1 4.8 0.0 0.0 62.0 62.0 55.0 54.0 65.0 59.0 53.0 65.0 72.0 0.0 0.0 52.0 52.0 57.0 55.0 54.0 45.0 49.0 0.0 0.0 52.0 52.0 57.0 55.0 54.0 45.0 49.0 0.0 0.0 52.0 52.0 57.0 57.0 58.0 47.0 44.0 33.0 0.0 0.0 52.0 52.0 57.0 57.0 55.0 54.0 45.0 49.0 0.0 0.0 52.0 52.0 57.0 57.0 58.0 47.0 44.0 33.0 0.0 0.0 52.0 52.0 57.0 57.0 58.0 47.0 44.0 33.0 0.0 0.0 52.0 57.0 57.0 55.0 54.0 45.0 49.0 33.0 0.0 0.0 52.0 52.0 57.0 57.0 55.0 54.0 45.0 57.0 58.0 54.0 57.0 57.0 55.0 54.0 57.0 57.0 57.0 57.0 57.0 57.0 57.0 57	0.0 0.0 61.7 56.0 67.7 62.7 61.3 58.0 53.7 60.0 0.0 0.0 61.4 5.9 9.6 6.7 55.1 0.0 0.0 59.0 61.0 67.0 65.0 67.0 61.0 53.0 64.0 0.0 0.0 62.1 4.4 7.1 56.0 0.0 0.0 59.0 63.0 68.0 65.0 65.0 56.0 67.0 0.0 0.0 68.4 3.8 6.2 57.8 0.0 0.0 55.0 67.0 68.0 71.0 63.0 61.0 67.0 0.0 0.0 64.9 4.7 7.2 58.6 0.0 0.0 58.0 63.0 66.0 69.0 71.0 63.0 61.0 67.0 0.0 0.0 64.9 4.7 7.2 58.6 0.0 0.0 57.7 63.7 67.7 65.3 67.7 63.0 56.7 66.0 0.0 0.0 63.5 4.0 6.2 57.3 0.0 0.0 64.0 62.0 71.0 70.0 68.0 68.0 57.0 63.0 0.0 0.0 65.5 6.0 9.2 58.6 0.0 0.0 60.0 64.0 71.0 71.0 69.0 72.0 67.0 58.0 0.0 0.0 65.5 5.0 7.5 59.2 0.0 0.0 60.0 64.0 71.0 71.0 69.0 72.0 67.0 58.0 0.0 0.0 65.7 4.2 6.4 60.5 0.0 0.0 60.0 64.0 71.0 71.0 69.0 72.0 66.0 61.0 0.0 0.0 65.7 4.2 6.4 60.5 0.0 0.0 60.0 65.0 68.0 67.0 59.0 53.0 65.0 72.0 0.0 0.0 65.3 3.2 40.0 61.6 0.0 0.0 60.0 65.0 68.0 67.0 59.0 53.0 65.0 72.0 0.0 0.0 65.3 3.1 4.8 61.6 0.0 0.0 60.0 65.0 68.0 67.0 59.0 53.0 65.0 72.0 0.0 0.0 65.3 3.1 4.8 61.5 0.0 0.0 60.0 65.0 68.0 67.0 59.0 53.0 65.0 72.0 0.0 0.0 65.3 3.1 4.8 61.5 0.0 0.0 60.0 65.0 68.0 67.0 59.0 53.0 65.0 72.0 0.0 0.0 65.3 3.1 4.8 61.5 0.0 0.0 62.0 62.0 62.0 62.0 62.0 62.0 6	0.0 0.0 61.7 56.0 67.7 62.7 61.3 58.0 53.7 60.0 0.0 0.0 60.1 4.0 6.7 55.1 60.1 0.0 0.0 59.0 61.0 67.0 65.0 67.0 61.0 53.0 64.0 0.0 0.0 60.1 62.1 4.4 7.1 56.6 62.5 0.0 0.0 55.0 67.0 67.0 68.0 65.0 65.0 56.0 67.0 0.0 0.0 64.9 4.7 7.2 58.6 67.0 0.0 0.0 55.0 67.0 67.0 68.0 76.0 69.0 59.0 62.0 0.0 0.0 63.5 4.0 6.2 57.3 64.5 0.0 0.0 58.0 72.0 62.0 66.0 76.0 69.0 59.0 62.0 0.0 0.0 63.5 4.0 6.2 57.3 64.5 0.0 0.0 61.0 62.0 71.0 70.0 68.0 68.0 57.0 63.0 0.0 0.0 66.5 5.0 7.5 59.2 68.0 0.0 0.0 60.0 64.0 71.0 71.0 69.0 72.0 67.0 58.0 0.0 0.0 65.0 4.6 7.1 59.4 65.5 0.0 0.0 60.0 64.0 71.0 71.0 69.0 72.0 67.0 58.0 0.0 0.0 65.7 4.2 6.4 80.5 0.0 0.0 62.0 62.0 66.0 69.0 71.0 69.0 65.0 65.0 65.0 65.0 65.0 65.0 65.0 65

 $\label{eq:continuous} \mathcal{C}_{i,j} = \{ \mathbf{e}_{i,j} : \mathbf{e}_{i,j} \in \mathbf{e}_{i,j} : \mathbf{e}_{i,j} \in \mathbf{e}_{i,j} : \mathbf{e}_{i,j} \in \mathbf{e}_{i,j} \}$ 

	.*	75	76	77	79	79	80	31	82	87	34	85	95	ny	<b>e</b> £	cv (2)
123	1	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	89.6 97.6 92.6	57.0 87.0 91.0	93.0 93.0 94.0	95.0 95.0	89.0 90.4 95.6	97.0 98.9 97.7	\$1.0 \$4.0 \$4.0	93.0 93.0 89.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.6	91.9 91.9 97.9	2.8 2.8	3.4 3.0 2.1
ž	1	0.0	0.0	87.3	69.0	93.3	94.3	91.3	95.3	97.0	91.7	0.0	0.0	92.1	2.1	7.7
	27.27.27	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	91.0 93.0 91.0	91.0 92.0 91.0	95.0 94.0 95.0	95.0 95.0 94.0	95.0 96.0 95.0	97.0 96.0 86.0	97.0 93.0 94.0	92.0 95.0 95.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	94.4 94.3 92. <i>E</i>	2.1 1.4 3.0	2.2 1.5 3.2
0	2	0.0	0.0	91.7	92.0	94.7	94.7	95.3	93.0	94.7	94.Û	0.0	0.0	93.8	1.3	1.4
		0.0	0.0 0.0 0.0	91.0 93.0 92.0	92.0 92.0 91.0	94.0 94.0 92.0	93.0 93.0 93.0	95.0 95.0 94.6	92.6 95.0 95.6	93.0 94.0 92.0	96.0 95.0 93.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	93.3 93.9 92.8	1.6 1.1 1.2	1.7 1.1 1.3
Û	3	0.0	0.0	92.0	91.7	93.3	93.0	94.7	94.0	93.0	94.7	0.0	0.0	93.3	1.1	1.1
1 2 3	4	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	91.0 93.0 93.0	92.0 91.0 91.0	95.0 95.0 93.0	94.0 94.0 <b>94.</b> 0	95.0 95.0 94.0	95.0 95.0 <b>9</b> 3.0	94.0 94.0 94.0	95.0 96.0 94.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	93,9 94.1 <b>93.3</b>	1.5 1.5 1.0	1.5 1.5 <b>1.0</b>
Ç	4	0.0	0.0	92.3	91.3	94.3	94.0	94.7	94.3	94.0	95.Û	0.0	0.0	93.7	1.2	1.3
2	5	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	94.0 95.0 95.0	87.0 90.0 98.0	95.0 94.0 93.0	95.0 94.0 94.0	95.0 9 <b>5.0</b> 9 <b>4.</b> 0	95.0 93.0 95.0	91.0 90.0 94.0	94.0 91.0 93.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	93.3 92.8	2.1 2.0	2.3 2.1
0	5	0.0	0.0	94.7	88.3	94.0	94.3	94.7	94.3	91.	92.7	0.0	0.0	93.1	2.1	2.2
1 2 3	Ğ	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	87.0 87.0 88.0	89.0 69.0 87.0	94.0 94.0 94.0	94.0 93.0 94.0	93.0 87.0 93.0	96.0 95.0 95.0	94.0 92.0 94.0	93.0 92.0 94.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	92.5 91.1 92.4	2.8 2.9 2.9	3.0 3.2 3.1
0	6	0.0	0.0	87.3	88.3	94.0	93.7	91.0	95.3	93.3	93.0	0.0	0.0	92.0	2.7	2.9
1 2 3	1	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	81.0 82.0 82.0	90.0 90.0 89.0	93.0 95.0 94.0	93.0 93.6 93.4	93.0 93.0 93.0	92.0 95.0 94.0	91.0 91.0 90.0	93.0 92.0 94.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	90.8 91.4 91.1	3.9 3.9	4.2 4.3 4.3
. 0	7	0.0	0.0	81.7	89.7	94.0	93.0	93.0	93.7	90.7	93.0	0.0	0.0	91.1	3.8	4.2
1 2 3	8	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	83.0 85.0 83.0	91.0 90.0 90.0	94.0 94.0 94.0	93.0 93.0 93.0	95.0 94.0 95.0	94.0 95.0 95.0	91.0 92.0 94.0	93.0 93.0 94.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	91.8 92.0 92.3	3.8 3.6 3.6	3.9 3.3 4.1
0	8	0.0	0.0	83.7	90.3	94.0	93.0	94.7	94.7	92.3	33.3	0.0	0.0	92.0	3.4	3i
1 2 3	9	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	86.0	89.0 89.0 89.0	94.0 94.0 94.0	94.0 91.0 91.0	94.0 92.0 92.0	96.0 96.0 95.0	94.0 94.0 94.0	93.0 94.0 95.0	0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0	92.6 92.0 92.0	2.8 3.0 3.0	3.1 3.3 3.3
0		0.0	0.0	86.3	89.0	94.0	92.0	92.7	95.7	94.0	94.0	0.0	0.0		2.9	3,1
2	10 10	0.0 <b>0.0</b> 0.0	0.0 0.0 0.0		88.0 88.0 87.0	92.0	92.0 91.0 93.0	94.0 <b>94.0</b> <b>94.0</b>	<b>96.0</b> <b>75.0</b> 96.0	<b>94.0</b> <b>95.0</b> 95.0	95.0 95.0 93.0	$\begin{array}{c} 0.0 \\ 0.0 \\ \textbf{0.0} \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.0 \\ 0.0 \\ \textbf{0.0} \end{array}$	92.1 91.9 92.1	3.5 3.5 3.0	3.3 3.8 3.8
	*10	0.0	0.0	86.0	87.j	92.0	92.0	94.0	95.7	94.7	94.3	0.0	0.0	92.1	3.3	3.5
2	11 11 11	0.0 0.0	<b>0.0</b> <b>0.0</b> 0.0	<b>90.0</b> 94.0 88.0	<b>87.0</b> 87.0 89.0	\$3.0 93.0 93.0	<b>92.4</b> <b>92.0</b> 94.0	95.0 95.0 95.0	<b>97.0</b> <b>96.0</b> 96.0	<b>93.0</b> 95.0 <b>95.</b> 0	92.0 92.0 93.0	0.0 0.0	<b>0.0</b> 0.0 0.0	92.4 93.0 92.9	2.8 2.6 2.7	3.1 2.8 2.9
				~	10.00	A		٠,			92.3		_	92.7	2.5	2.7
. 2	12 12 12	0.0	0.0	88.0 84.0 92.0	90.0 89.0 90.0	- 94.0	90.0	94.0 94.0 97.0	85.0 94.0 95.0	97.0 93.0 94.0	95.0 94.0 94.0	0.0	0.0	91.8	3.7 2.9 2.0	3.1 2.1
- 0	12	0.0	0.0	88.7	89.7	94.0	92.0	95.7	91.3	91.3	94.3	0.0	0.0	92.1	2.2	2.4
0	0	0.0	0.0	88.7	89.6	93.7	93.2	53.9	94.5	93.1	93.5	0.0	0.0	92.5	2.0	2.2