

UNIVERSITE DE MONTREAL

LE TRAITEMENT DE LA PREMIERE OBSERVATION
EN PRESENCE D'AUTOCORRELATION

PAR

ROBERT GOSSELIN

DEPARTEMENT DE SCIENCES ECONOMIQUES

FACULTE DES ARTS ET DES SCIENCES

MEMOIRE PRESENTE A LA FACULTE DES ETUDES SUPERIEURES
EN VUE DE L'OBTENTION DU GRADE DE
MAITRE ES SCIENCES (M.Sc.)

JANVIER 1985



*
TABLE DES MATIERES

Sommaire	v
Introduction	1
Chapitre I - Revue de la littérature	5
Chapitre II - Discussion des hypothèses	9
Chapitre III - Régression sur une constante	13
Chapitre IV - Le modèle général	20
IV.1. Le modèle	21
IV.2. Matrices de covariances	23
IV.3. Efficacité de CORC vs PW	26
IV.4. Interprétation	33
IV.5. Evaluation	36
IV.6. Validité des tests de Student	36
IV.7. Conclusion	39
Chapitre V - Estimation de ρ	40
V.1. Les estimateurs	41
V.2. Revue de la littérature	45
V.3. Plan	48
Chapitre VI - Résultats empiriques	52
VI.1. Covariances théoriques	53
VI.2. Analyse des résultats empiriques	57
VI.3. Distribution de $\hat{\beta}_0$ et $\hat{\beta}_1$	57
VI.4. Distribution des autres paramètres	75
VI.5. Coûts de traitement	95
Conclusion	96
Annexes	100
Remerciements	119
Bibliographie	121

LISTE DES TABLEAUX

Tableau 1 : Exemples de valeurs pour la borne	18
Tableau 2 : Variances de $\hat{\beta}_0$ et $\hat{\beta}_1$ (ρ connu)	54
Tableau 3 : Biais de $\hat{\beta}_0$	59
Tableau 4 : Biais de $\hat{\beta}_1$	60
Tableau 5 : Efficacité de $\hat{\beta}_1$	64
Tableau 6 : Nombre de fois qu'un estimateur de β_1 est plus près de la vraie valeur que MVS	66
Tableau 7 : Efficacité de $\hat{\beta}_0$	70
Tableau 8 : Nombre de fois qu'un estimateur de β_0 est plus près de la vraie valeur que MVS	72
Tableau 9 : Biais et efficacité de $\hat{\rho}$	76
Tableau 10 : Biais et efficacité de $\hat{\alpha}$	80
Tableau 11 : Biais et efficacité de s^2	83
Tableau 12 : Nombre de fois qu'un estimateur de s^2 est plus près de la vraie valeur que MVS	85
Tableau 13 : Proportion de rejets de l'hypothèse nulle : $\hat{\beta}_0 = \beta_0$ (distribution de Student)	88
Tableau 14 : Proportion de rejets de l'hypothèse nulle : $\hat{\beta}_1 = \beta_1$ (distribution de Student)	90
Tableau 15 : Proportion de rejets de l'hypothèse nulle : $\hat{\alpha} = \alpha$ (distribution de Student)	92
Tableau 16 : Nombre d'itérations et temps de traitement	94

Tableau 17 : Résultats de Beach et MacKinnon (1978) Annexe A	101
Tableau 18 : Proportion de rejets de l'hypothèse nulle : $\hat{\beta}_0 = \beta_0$ (distribution normale) Annexe B	103
Tableau 19 : Proportion de rejets de l'hypothèse nulle : $\hat{\beta}_1 = \beta_1$ (distribution normale) Annexe B	105
Tableau 20 : Proportion de rejets de l'hypothèse nulle : $\hat{\alpha} = \alpha$ (distribution normale) Annexe B	107
Tableau 21 : Liste des variables explicatives Annexe C	110

SOMMAIRE

Les méthodes pour corriger l'autocorrélation du premier ordre peuvent être divisées en deux groupes : celles qui laissent tomber la première observation (ex. : Cochrane et Orcutt (1949)) et celles qui l'incluent avec un poids de $\sqrt{1-\rho^2}$ (ex. : Prais et Winsten (1954)). Cette deuxième méthode a toujours été considérée comme la plus efficace, cependant, il faut alors supposer que la variance de la première observation est $\sigma_e^2/(1-\rho^2)$, ce qui peut s'avérer inexact en pratique.

Nous démontrons ici que lorsque ρ est connu, il est plus efficace de laisser tomber l'observation initiale si sa variance est plus grande qu'une certaine borne. Ces résultats restent approximativement corrects pour le coefficient de la pente même si ρ doit être estimé. L'estimation de la constante pose cependant certains problèmes lorsqu'on laisse tomber la première observation et que ρ est grand, comme le montre l'étude de Monte-Carlo que nous avons réalisée.

INTRODUCTION

Dans un modèle simple tel que : $\underline{y} = X\underline{\beta} + \underline{u}$, $u_t = \rho u_{t-1} + e_t$, $\text{Var}(e_t) = \sigma_e^2$; $\text{Var}(y_1) = \sigma_1^2$, l'autocorrélation peut être corrigée de plusieurs façons. Les différentes méthodes d'estimations peuvent être regroupées en deux (2) classes : celles qui incluent la première observation et celles qui la laissent tomber.

De nombreuses études, autant théoriques qu'empiriques (e.g., Prais et Winsten (1954), Beach et MacKinnon (1978), etc.), arrivent à la conclusion qu'il est toujours préférable d'inclure les valeurs initiales avec un poids de $\sqrt{1 - \rho^2}$. Cette proposition n'est cependant valable que si la variance de la première variable dépendante est effectivement $(\sigma_e^2/(1-\rho^2))$. Comme le suggère Theil (1971, p. 253), il est possible que cette variance soit différente, notamment lorsque les données suivent immédiatement une période de conflit armé. Dans ce cas, Theil suggère d'employer l'autre méthode puisqu'elle est conditionnelle à la première observation, ce qui peut s'avérer plus efficace et donner des tests de Student valides. Le lecteur aura certainement reconnu les méthodes qu'il est maintenant convenu d'appeler Prais-Winsten (PW) et Cochrane-Orcutt (CORC).

Si CORC a longtemps été la technique universellement utilisée, de plus en plus, un certain choix est offert aux praticiens à l'intérieur

des logiciels de régression. Entre autres, l'algorithme du maximum de vraisemblance présenté par Beach et MacKinnon (1978), est maintenant disponible sur TSP, un des logiciels les plus employés en économétrie. Comme cet estimateur inclut la première observation, il nous apparaît essentiel de mieux définir les domaines où chacun sera le plus efficace. En particulier, nous nous posons la question : quand est-il plus efficace de laisser tomber la première observation plutôt que de l'inclure avec un poids erroné?

Personne n'a vraiment abordé ce problème. Le seul texte qui fait référence à une mauvaise spécification des conditions initiales, Gurland (1954), se limite à étudier la perte d'efficacité de CORC par rapport aux MCG (moindres carrés généralisés) en supposant les matrices de covariance (et ρ) connues. Ses conclusions sont aussi très restrictives puisqu'elles ne s'appliquent qu'à des cas limites (par exemple : ρ tend vers 1). Tous les autres textes qui traitent de l'efficacité relative de différents estimateurs en présence d'autocorrélation du premier ordre se limitent au cas stationnaire, c'est-à-dire lorsque PW est l'équivalent des MCG (moindres carrés généralisés).

Après une brève revue de la littérature pertinente (chapitre I), et une discussion sur la spécification des conditions initiales (chapitre II), nous verrons dans le cas où ρ est connu, et pour le modèle le plus simple (estimation d'une moyenne), qu'il est toujours préférable de procéder à l'estimation conditionnelle si la variance de la

première observation (σ_1^2) est plus grande qu'une certaine borne (chaptre III). Cette borne dépend de ρ , de σ_e^2 et de la taille d'échantillon.

Dans le chapitre IV, nous prouverons qu'il existe également une seule valeur critique pour σ_1^2 dans le cas général avec un nombre K ($K < N$) de variables explicatives. Lorsque σ_1^2 est plus grand (petit) que cette valeur, alors la différence entre la matrice de covariance de PW et celle de CORC est positive (négative) semi-définie. Ce résultat va beaucoup plus loin que ce qui a été fait jusqu'à présent : d'abord, nous n'imposons aucune restriction sur les conditions initiales, ensuite, nous utilisons un modèle parfaitement général quant au nombre et à la forme des variables explicatives, enfin nous sommes les premiers à utiliser la différence des matrices de covariance comme mesure d'efficacité en présence d'autocorrélation.

Dans les chapitres V et VI, nous éliminerons l'hypothèse que ρ est connu. Nous présenterons alors le plan et les résultats d'une vaste expérience de Monte-Carlo comparant la performance de différents estimateurs. Comme toujours, nous observons plusieurs différences entre la théorie et la pratique, en particulier pour la constante et (ou) lorsque ρ est très grand.

CHAPITRE I

Revue de la littérature

Les procédures de transformation de CORC et PW sont bien présentées dans tous les manuels de base et nous supposons que le lecteur est familier avec celles-ci. Précisons également que partout dans ce chapitre et les trois suivants, nous supposons que ρ est connu et que les variables explicatives sont parfaitement exogènes. Nous ne verrons ici que les auteurs qui font les mêmes hypothèses. Une revue des contributions où ρ est estimé sera présentée au début du chapitre V.

Toutes les études effectuées jusqu'à présent, sauf Gurland (1954), arrivent à la conclusion qu'il est toujours plus efficace d'inclure la première observation avec un poids de $(1-\rho^2)^{1/2}$. Prais et Winsten (1954), Kadiyala (1968), Maeshiro (1976, 1979), Taylor (1980) et enfin Doran (1980) nous suggèrent tous d'utiliser cette transformation.

Prais et Winsten (1954) ainsi que Maeshiro (1979) ont calculé les variances exactes des coefficients (\hat{B}) de CORC par rapport aux MCG (PW). Ils ont utilisé des modèles simples (deux variables explicatives dont une constante) en spécifiant directement les valeurs des variables exogènes. Dans certains cas (e.g., une tendance linéaire) ils ont trouvé que le ratio des variances était excessivement élevé pour le coefficient de la pente. Kadiyala (1968) et Maeshiro (1976) procèdent

de la même façon que les deux premiers mais en comparant plutôt CORC aux MCO (moindres carrés ordinaires). Le premier (Kadiyala) montre que les MCO sont toujours plus efficaces que CORC pour l'estimation d'une moyenne échantillonnale (régression sur une constante). Maeshiro (1976) trouve un gain important en utilisant les MCO lorsque la variable explicative comporte une tendance.

Taylor (1980) choisit une approche différente. Avec une seule variable exogène (X) dont la forme reste assez générale, il trouve une approximation pour les variances des MCG (PW), des MCO et de CORC en fonction de la distribution de X . Selon lui, CORC serait généralement une bonne approximation des MCG sauf si on observe peu de variations de la variable explicative.

Le rapport des variances généralisées (CORC/MCG) a été étudié par Doran (1980) avec un modèle général, sans contrainte sur le nombre et la forme des variables explicatives. L'expression qu'il trouve dépend inversement de la taille d'échantillon et positivement du nombre de variables explicatives. CORC serait aussi relativement moins efficace en présence de multicollinéarité. Cette expression se révélera très intéressante parce que la borne que nous avons dégagée est directement reliée à celle-ci (c.f. chap. IV).

Si le modèle utilisé par Doran (1980) est le plus général que nous ayons rencontré, il repose cependant sur l'hypothèse que le processus générant les erreurs aléatoires se poursuit depuis un passé infini.

Gurland (1954) est le seul qui n'impose pas cette condition. Malheureusement, il se limite à un modèle simple avec deux variables explicatives. Le seul résultat qu'il obtient est que le ratio des variances généralisées (CORC/MCG) peut devenir infini lorsque ρ tend vers un ou que la première valeur de la variable explicative tend vers l'infini.

En fait, toutes les études précédentes ont considéré CORC comme une approximation des MCG. Une approche beaucoup plus fructueuse sera de le considérer comme un estimateur conditionnel à la première observation.

CHAPITRE II

Discussion des hypothèses

Plusieurs raisons ont été avancées pour justifier la pondération appliquée à la première observation. Nous verrons qu'aucune de ces hypothèses n'est pleinement satisfaisante et que de telles erreurs de spécification sont susceptibles de se produire plus souvent qu'on ne serait porté à le croire.

Lorsque $u_t = \rho u_{t-1} + e_t$, une condition suffisante pour que $\text{Var}(u_1) = \sigma_e^2 / (1 - \rho^2)$, est que le processus générant les erreurs aléatoires (u) ait débuté à moins l'infini. Cette formulation ne peut évidemment être retenue et on suppose souvent que l'erreur d'approximation est faible si le passé est suffisamment long. Combien de temps faut-il pour que l'erreur soit négligeable? La théorie ne répond pas à cette question, chaque cas est un cas d'espèce qui doit être jugé par le praticien. Theil (1971, p. 253) nous propose au moins un cas où l'on peut douter fortement de la pertinence d'une telle hypothèse : si les données disponibles suivent immédiatement une grande guerre, les changements structurels de l'économie affecteront sûrement les erreurs et l'approximation risque d'être très mauvaise. Les conflits armés ne sont qu'un exemple parmi tant d'autres où la structure économique est affectée. Comme une pratique courante en économétrie est justement de procéder à l'estimation d'un modèle entre deux périodes de changements, la formulation précédente risque d'être inexacte dans de très nombreux cas.

Comme on le sait, une source importante d'erreurs provient de l'observation des variables. Une modification des méthodes de collecte des données peut donc affecter le processus de la même façon qu'un changement structurel de l'économie. Ici encore, on peut douter de la validité de l'approximation si un changement des méthodes d'observation a eu lieu près de la période initiale.

Un des inconvénients majeurs de cette première formulation est qu'elle repose sur des valeurs passées qui ne sont pas observées. Pour éviter ceci, nous pouvons supposer directement que $\text{VAR}(u_1) = \sigma_e^2 / (1 - \rho^2)$ ou bien que le processus est stationnaire. Cette formulation reste pour le moins arbitraire et demanderait à être vérifiée empiriquement. Si la stationnarité est une qualité importante, elle n'est cependant pas nécessaire et ne devrait pas être imposée sans contrôle.

Prenons ici un exemple simple. Supposons que nous avons un modèle théorique simple (une équation) pour expliquer les quantités vendues de téléviseurs. Ce modèle nous suggère que les erreurs aléatoires sont de la forme bien connue :

$$u_t = \rho u_{t-1} + e_t$$

Il est clair que les quantités vendues avant l'introduction du produit sur le marché sont identiquement nulles, les erreurs le sont donc forcément. Si nous disposons de données complètes sur les ventes, nous aurons pour u_1 : $u_1 = \rho u_0 + e_1 = e_1$, puisque u_0 est

identiquement nul. Il est alors impossible de supposer en même temps que les innovations (e) sont homoscédastiques et que le processus est stationnaire ($\text{Var}(u_1) = \sigma_e^2 / (1 - \rho^2)$).

Nous verrons plus loin (chap.IV) que CORC admet certaines formes d'erreurs non stationnaires ce qui en fait une méthode plus souple et plus robuste que PW. De plus, les tests de Student appliqués aux coefficients ne sont valides que si les erreurs sont stationnaires, pour PW ou lorsque $\rho = 0$, pour les MCO. En utilisant CORC, ces tests restent valides pour toutes les valeurs de ρ et de σ_1^2 .

CHAPITRE III

Régression sur une constante

Avant de s'attaquer au modèle général avec plusieurs variables explicatives, l'examen d'un problème plus simple peut être intéressant. La forme la plus simple de régression est évidemment le calcul d'une moyenne échantillonnale puisqu'il s'agit d'une régression sur une seule variable explicative constante. Comme l'a montré Kadiyala (1968), ce modèle est particulièrement défavorable à CORC qui est toujours moins efficace que les MCO si le processus est stationnaire. Les conditions sous lesquelles CORC sera meilleur que PW risquent donc d'être très sévères. Nous verrons pourtant qu'elles sont en fait assez peu restrictives. Nous nous attendons alors à trouver des conditions encore moins rigoureuses dans les cas où CORC est une bonne approximation des MCG.

Soit le modèle :

$$(1) \quad y_t = B + u_t \quad t = 1, \dots, N$$

$$(2) \quad u_t = \rho u_{t-1} + e_t \quad t = 2, \dots, N$$

$$(3) \quad e_t \sim \text{N.i.d.} (0, \sigma_e^2) \quad t = 2, \dots, N$$

$$(4) \quad u_1 \sim \text{N.i.d.} (0, \sigma_1^2)$$

On vérifie aisément que l'estimation de la moyenne par CORC se réduit à :

$$(5) \quad \hat{B}(\text{CORC}) = \Sigma \frac{(y_t - \rho y_{t-1})}{(N-1) (1-\rho)}$$

(Le signe de sommation Σ sans indice doit être interprété comme : $\sum_{t=2}^N$).

L'estimateur pour PW sera plutôt

$$(6) \quad \hat{B}(\text{PW}) = \frac{(1-\rho^2)y_1 + \Sigma(y_t - \rho y_{t-1})(1-\rho)}{(1-\rho^2) + (N-1)(1-\rho)^2}$$

Ce qui donne après substitution :

$$\hat{B}(\text{CORC}) = B + \Sigma e_t / [(N-1)(1-\rho)]$$

et

$$\hat{B}(\text{PW}) = B + [(1-\rho^2)u_1 + (1-\rho) \Sigma e_t] / [(1-\rho^2) + (N-1)(1-\rho)^2]$$

Ces estimateurs sont évidemment sans biais et leurs variances sont respectivement :

$$(7) \quad \text{Var}(\hat{B}(\text{CORC})) = E(\hat{B}(\text{CORC}) - B)^2 = E \frac{(\Sigma e_t)^2}{(N-1)^2 (1-\rho)^2} = \boxed{\sigma_e^2 / [(N-1)(1-\rho)^2]}$$

et

$$(8) \quad \text{Var}(\hat{B}(\text{PW})) = E(\hat{B}(\text{PW}) - B)^2 = E \frac{[(1-\rho^2)u_1 + (1-\rho) \Sigma e_t]^2}{[(1-\rho^2) + (N-1)(1-\rho)^2]^2}$$

$$= \boxed{\frac{(1-\rho^2)^2 \sigma_1^2 + (N-1)(1-\rho)^2 \sigma_e^2}{[(1-\rho^2) + (N-1)(1-\rho)^2]^2}}$$

A partir de ces deux formules nous pouvons maintenant énoncer et démontrer un théorème qui régit le domaine d'efficacité relative de ces estimateurs.

THEOREME 1 : Si les hypothèses (1) à (4) sont vérifiées, et si ρ est connu et $|\rho| < 1$ alors la variance de l'estimateur de CORC sera plus petite (grande) que celle de PW si et seulement si la variance de la première observation (σ_1^2) est plus grande (petite) que

$$(9) \quad \boxed{\left(2 + \frac{(1-\rho^2)}{(N-1)(1-\rho)^2} \right) \frac{\sigma_e^2}{1-\rho^2}}$$

Preuve :

La preuve est ici assez simple, soit :

$$\text{Var}(\hat{B}(\text{CORC})) < \text{Var}(\hat{B}(\text{PW})) \Rightarrow$$

$$\frac{\sigma_e^2}{(N-1)(1-\rho)^2} < \frac{[(1-\rho^2)^2 \sigma_1^2 + (N-1)(1-\rho)^2 \sigma_e^2]}{[(1-\rho^2) + (N-1)(1-\rho)^2]^2}$$

Comme les dénominateurs sont positifs, le signe d'inégalité ne change pas en écrivant :

$$\sigma_e^2 [(1-\rho^2) + (N-1)(1-\rho)^2]^2 \leq [(1-\rho^2)^2 \sigma_1^2 + (N-1)(1-\rho)^2 \sigma_e^2] (N-1)(1-\rho)^2$$

En effectuant les multiplications, nous obtenons

$$\begin{aligned} & \sigma_e^2 [(1-\rho^2)^2 + 2(N-1)(1-\rho)^2(1-\rho^2) + (N-1)^2(1-\rho)^4] \\ & < (N-1)(1-\rho)^2(1-\rho^2)^2 \sigma_1^2 + (N-1)^2(1-\rho)^4 \sigma_e^2 \end{aligned}$$

Les termes $(N-1)^2(1-\rho)^4 \sigma_e^2$ s'annulent des deux côtés, donc :

$$\sigma_e^2 [(1-\rho^2)^2 + 2(N-1)(1-\rho)^2(1-\rho^2)] < \sigma_1^2 (N-1)(1-\rho)^2(1-\rho^2)^2$$

et

$$\frac{\sigma_e^2}{(1-\rho^2)} \frac{[(1-\rho^2)^2 + 2(N-1)(1-\rho)^2(1-\rho^2)]}{(N-1)(1-\rho)^2(1-\rho^2)} < \sigma_1^2$$

Donc,

$$\text{Var}(\hat{B}(\text{CORC})) < \text{Var}(\hat{B}(\text{PW})) \quad \text{ssi}$$

$$\sigma_1^2 > \frac{\sigma_e^2}{(1-\rho^2)} \left[2 + \frac{1-\rho^2}{(N-1)(1-\rho)^2} \right]$$

Q.E.D.

Le premier terme de droite, $\sigma_e^2/(1-\rho^2)$ représente la variance des "u" dans le modèle stationnaire. Ici, une nuance s'impose : nous verrons dans le chapitre suivant que la variance de chacune des erreurs aléatoires (σ_u^2) est affectée lorsque σ_1^2 est différent de $\sigma_e^2/(1-\rho^2)$. Cependant, lorsque la taille d'échantillon tend vers l'infini, alors $\text{Var}(u_N)$ tend vers la valeur stationnaire. Cette expression doit donc être interprétée comme la variance de long terme.

Le second terme entre crochets $[(1-\rho^2)/(N-1) (1-\rho)^2]$ est toujours positif pour $|\rho| < 1$, il tend vers l'infini lorsque ρ tend vers 1, mais tend vers zéro lorsque N tend vers l'infini. La variance de la première observation doit donc être au moins le double de celle de long terme pour que CORC soit plus efficace que PW. Les cas les moins favorables à CORC sont ainsi ceux où ρ est grand et N est petit.

Le tableau suivant donne quelques exemples des valeurs qu'on trouve pour le rapport des variances sous différentes hypothèses pour ρ et N .

Tableau 1

Exemple de valeurs pour la borne

ρ	N	$2 + (1-\rho)^2/(N-1) (1-\rho)^2$
-0,99	50	2,00055
0,6	21	2,2
0,8	28	2,333
0,95	40	3
0,99	50	6,06

Pour toutes les valeurs négatives de ρ , et les valeurs positives moyennes de ρ et N , l'expression reste relativement faible. Cependant, lorsque ρ approche l'unité, il devient de moins en moins intéressant de laisser tomber la première observation.

Il est assez difficile d'évaluer si de telles conditions sont susceptibles de se produire souvent en pratique parce que la distribution des "u" ne retient jamais l'attention des analystes. Cependant, une simple transformation nous permettra de mieux juger la situation. L'expression (9) peut se réécrire :

$$\sigma_1^2(1-\rho^2) > \sigma_e^2[2 + (1-\rho^2)/(N-1) (1-\rho)^2]$$

Le terme de gauche est maintenant la variance de la première erreur transformée sous l'hypothèse de stationnarité ($\text{Var}(\sqrt{1-\rho^2} u_1)$). En général, σ_e^2 est estimé de façon assez précise, mais pas $\sigma_1^2(1-\rho^2)$. Un rapport de l'ordre de deux ou trois entre ces termes passera donc inaperçu la plupart du temps ce qui montre bien que la condition du théorème 1 est peu restrictive si ρ n'est pas trop grand.

L'estimation d'une moyenne échantillonnale en présence d'auto-corrélation reste assez rare en économétrie. Ce modèle simple nous a cependant permis de prouver que dans certains cas, l'estimation conditionnelle peut être préférable. Nous pousserons maintenant cette étude vers un modèle parfaitement général.

CHAPITRE IV

Le modèle général¹

¹Rappelons que partout dans ce chapitre ρ est connu et $|\rho| < 1$.

S'il existe une borne unique lorsque le modèle comporte une seule variable explicative constante, rien ne nous permet de croire qu'il en sera de même avec plusieurs variables. Le théorème 2, que nous présenterons bientôt, nous garantit qu'une seule borne existe aussi dans le cas général. De plus, le corollaire 1 nous donne une interprétation beaucoup plus intuitive de cette borne. En premier lieu, il est évidemment nécessaire de présenter le modèle général.

IV.1. Le modèle

Soit :

$$(1) \quad \underline{y} = X\underline{B} + u$$

\underline{y} est de dimension $N \times 1$;

X est de dimension $N \times K$ ($K < N$);

\underline{B} est de dimension $K \times 1$;

\underline{u} est de dimension $N \times 1$.

Nous supposons évidemment que les hypothèses de base sont satisfaites :

- \underline{y} est la variable aléatoire dépendante;
- X est non stochastique; $\text{rang}(X) = K$;
- \underline{B} et \underline{u} ne sont pas observés;

$$(2a) \quad u_t = \rho u_{t-1} + e_t \quad t = 2, \dots, N$$

$$(2b) \quad e_t \underset{\sim}{\text{ind}} N(0, \sigma_e^2) \quad t = 2, \dots, N$$

$$(2c) \quad u_1 = e_1$$

$$(2d) \quad e_1 \sim N(0, a^2 \sigma_e^2) \quad \text{indépendant de } e_2, \dots, e_N$$

La différence essentielle entre ce modèle et les autres est représentée par les équations (2c) et (2d). Nous aurons alors $\sigma_1^2 = a^2 \sigma_e^2$, et si $a^2 = 1/(1-\rho^2)$ nous retrouvons le modèle stationnaire qui est habituellement utilisé.

Les estimateurs de CORC et PW seront respectivement :

$$(3) \quad \hat{\underline{B}}(\text{CORC}) = X'Q'QX)^{-1} X'Q'QY$$

où

$$(4) \quad \underset{(N-1) \times N}{Q} = \begin{bmatrix} -\rho & 1 & 0 & \dots & 0 \\ 0 & -\rho & 1 & & 0 \\ 0 & 0 & -\rho & & 0 \\ \vdots & \vdots & & & \vdots \\ 0 & 0 & 0 & \dots & -\rho & 1 \end{bmatrix}$$

$$(5) \quad \hat{\underline{B}}(\text{PW}) = (X'P'PX)^{-1} X'P'PY$$

$$(6) \quad P_{N \times N} = \begin{bmatrix} \underline{p}'_1 \\ Q \end{bmatrix}$$

$$\text{où } \underline{p}'_1 = (1-\rho^2)^{1/2} \underline{i}'_1,$$

$$\text{et } \underline{i}'_1 = [1 \quad 0 \quad 0 \quad \dots \quad 0].$$

IV.2. Matrices de covariances

Avant de définir l'estimateur des MCG, nous devons obtenir la matrice de covariance des "u". Remarquons d'abord qu'en prémultipliant le vecteur \underline{u} par une matrice R, nous obtenons le vecteur \underline{e} . On vérifie aisément que

$$(7) \quad R_{N \times N} = \begin{bmatrix} \underline{i}'_1 \\ Q \end{bmatrix}.$$

Les équations (2a) à (2d) peuvent donc s'écrire sous forme matricielle :

$$(8a) \quad \underline{e} = R \underline{u}$$

$$(8b) \quad \underline{e} \sim N(0, \sigma_e^2 A)$$

où

$$A_{N \times N} = \begin{bmatrix} a^2 & \underline{0}' \\ \underline{0} & I_{N-1} \end{bmatrix}$$

et

$$\begin{matrix} \underline{0}' \\ 1 \times (N-1) \end{matrix} = [0 \quad 0 \quad 0 \quad \dots \quad 0]$$

De (8a) et (8b) nous obtenons la distribution de \underline{u} :

$$\begin{aligned} \underline{u} &= R^{-1} \underline{e} \\ E(\underline{u}) &= R^{-1} E(\underline{e}) = \underline{0} \\ (9) \quad \text{Cov}(\underline{u}) &= E(\underline{u}\underline{u}') = R^{-1} E(\underline{e}\underline{e}')R^{-1} = \sigma_e^2 R^{-1} AR^{-1} \\ \underline{u} &\sim N(\underline{0}, \sigma_e^2 R^{-1} AR^{-1}) \\ \underline{u} &\sim N(\underline{0}, \sigma_e^2 V) \end{aligned}$$

D'après Gurland (1954), R^{-1} est de la forme :

$$(9a) \quad R^{-1} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & \dots & 0 \\ \rho & 1 & 0 & \dots & 0 \\ \rho^2 & \rho & 1 & & \\ \vdots & \vdots & & & \\ \rho^{N-1} & \rho^{N-2} & & \dots & 1 \end{bmatrix}$$

Ce qui donne pour V :

$$(9b) \quad V = \begin{bmatrix} a^2 & \rho a^2 & \rho^2 a^2 & \dots & \dots \\ \rho a^2 & \rho^2 a^2 + 1 & \rho^3 a^2 + \rho & \dots & \dots \\ \rho^2 a^2 & \rho^3 a^2 + \rho & \rho^4 a^2 + \frac{(1-\rho^4)}{1-\rho^2} & \dots & \dots \\ \rho^3 a^2 & \rho^4 a^2 + \rho^2 & \vdots & \dots & \dots \\ \vdots & \vdots & \vdots & \dots & \dots \\ \rho^{N-1} a^2 & \rho^N a^2 + \rho^{N-2} & \rho^{N+1} a^2 + \rho^{N-3} \frac{(1-\rho^4)}{1-\rho^2} & \dots & \rho^{2(N-1)} a^2 + \frac{(1-\rho^{2(N-1)})}{1-\rho^2} \end{bmatrix}$$

Remarquons ici que cette matrice de covariance n'est pas stationnaire excepté lorsque $a^2 = 1/(1-\rho^2)$. Cependant, lorsque N devient très grand, $\text{Var}(u_N)$ tend vers $\sigma_e^2/(1-\rho^2)$ et les éléments hors-diagonale tendent aussi vers leur valeur "stationnaire". La matrice V est donc la matrice de covariance d'un processus (AR1) qui retourne à la stabilité après avoir reçu un choc exogène. Plus ce choc est important (a^2) et (ou) plus ρ est grand, plus il faut de temps pour retrouver cette stabilité. $\sigma_e^2/(1-\rho^2)$ doit donc être interprété comme la variance de long terme.

L'estimateur des MCG sera alors :

$$\hat{\underline{B}}(\text{MCG}) = (\underline{X}'\underline{V}^{-1}\underline{X})^{-1} \underline{X}'\underline{V}^{-1} \underline{y}$$

où
$$\underline{V}^{-1} = \underline{R}^{-1} \underline{A}\underline{R}'^{-1}$$

On vérifie aisément que les trois estimateurs, CORC, PW et MCG sont sans biais. Par exemple :

$$\begin{aligned} \hat{\underline{B}}(\text{PW}) &= (\underline{X}'\underline{P}'\underline{P}\underline{X})^{-1} \underline{X}'\underline{P}'\underline{P} \underline{y} \\ &= (\underline{X}'\underline{P}'\underline{P}\underline{X})^{-1} \underline{X}'\underline{P}'\underline{P} (\underline{X}\underline{B} + \underline{u}) \\ &= \underline{B} + (\underline{X}'\underline{P}'\underline{P}\underline{X})^{-1} \underline{X}'\underline{P}'\underline{P} \underline{u} \end{aligned}$$

$$E(\hat{\underline{B}}(\text{PW}) - \underline{B}) = (\underline{X}'\underline{P}'\underline{P}\underline{X})^{-1} \underline{X}'\underline{P}'\underline{P} E(\underline{u}) = \underline{0}$$

Les matrices de covariance des paramètres estimés seront respectivement :

$$\begin{aligned}
 (10) \quad \Sigma(\text{CORC}) &= E\left[\widehat{B}(\text{CORC}) - B\right] \left[\widehat{B}(\text{CORC}) - B\right]' \\
 &= (X'Q'QX)^{-1} X'Q'QE(\underline{uu}') Q'QX(X'Q'QX)^{-1} \\
 &= \sigma_e^2 (X'Q'QX)^{-1} X'Q'QVQ'QX(X'Q'QX)^{-1}
 \end{aligned}$$

$$(11) \quad \Sigma(\text{PW}) = \sigma_e^2 (X'P'PX)^{-1} X'P'PVP'PX(X'P'PX)^{-1}$$

$$(12) \quad \Sigma(\text{MCG}) = \sigma_e^2 (X'V^{-1}X)^{-1}$$

IV.3. Efficacité CORC vs PW

Théoriquement, le meilleur estimateur est celui des MCG, mais en pratique il est difficilement applicable parce qu'il faut connaître a^2 . Il semble donc préférable de définir les domaines d'efficacité relative des estimateurs connus, en particulier CORC et PW.

THEOREME 2 : Si les hypothèses (1) à (2d) sont vérifiées, si ρ est connu et $|\rho| < 1$ alors : l'estimateur de CORC tel que défini en (3) sera plus (moins) efficace que PW (défini en (5)) au sens où la différence des matrices de covariance est positive semi-définie si et seulement si :

$$k > 2 + (1-\rho^2) \underline{x}'_1 (X'Q'QX)^{-1} \underline{x}_1$$

$$\text{où } k = \sigma_1^2 / [\sigma_e^2 / (1-\rho^2)]$$

k est le rapport entre la variance de la première observation (u_1) et celle du long terme, et

$$(13) \quad \begin{array}{l} \underline{x}_1 \\ K \times 1 \end{array} = X' \begin{array}{l} \underline{i}_1 \\ N \times 1 \end{array}, \quad \begin{array}{l} \underline{i}'_1 \\ N \times 1 \end{array} = [1 \quad 0 \quad 0 \quad \dots \quad 0]$$

(\underline{x}_1 est un vecteur contenant la première observation de chaque variable explicative).

Preuve :

Nous devons dans un premier temps exprimer $\Sigma(\text{CORC})$ et $\Sigma(\text{PW})$ sous des formes plus maniables que les équations (10) et (11). Reprenons d'abord l'équation (10) :

$$\Sigma(\text{CORC}) = \sigma_e^2 (X'Q'QX)^{-1} X'Q'QVQ'QX (X'Q'QX)^{-1}$$

Le terme du milieu (QVQ') est une matrice unitaire d'ordre $N-1$ parce que :

$$QVQ' = QR^{-1} AR^{-1} Q' \quad (\text{d'après (9)})$$

$$I_N = RR^{-1} = \begin{bmatrix} \underline{i}'_1 \\ \underline{1} \\ Q \end{bmatrix} R^{-1} \quad (\text{d'après (7)})$$

$$= \begin{bmatrix} \underline{i}'_1 & R^{-1} \\ Q & R^{-1} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & \underline{0}' \\ \underline{0} & I_{N-1} \end{bmatrix}$$

donc :

$$(14) \quad QR^{-1} = [\underline{0} : I_{N-1}]$$

et :

$$QVQ' = QR^{-1} AR'^{-1} Q' = \begin{bmatrix} 0 & : & I_{N-1} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} a^2 & & \\ & 0' & \\ & & I_{N-1} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0' \\ - \\ I_{N-1} \end{bmatrix} = I_{N-1}$$

(d'après (8b) et (14)). Par conséquent,

$$\begin{aligned} (15) \quad \Sigma(\text{CORC}) &= \sigma_e^2 (X'Q'QX)^{-1} X'Q'IQX(X'Q'QX)^{-1} \\ &= \sigma_e^2 (X'Q'QX)^{-1} \\ &= \sigma_e^2 W \quad (\text{pour simplifier la notation}). \end{aligned}$$

Nous exprimerons maintenant $\Sigma(PW)$ en fonction des mêmes éléments que $\Sigma(\text{CORC})$, notamment :

$$(X'P'PX) = W^{-1} + (1-\rho^2) \underline{x}_1 \underline{x}_1'$$

$$\text{et} \quad X'P'PVP'PX = W^{-1} + a^2(1-\rho^2)^2 \underline{x}_1 \underline{x}_1'$$

On peut démontrer ces deux identités comme suit. D'abord,

$$\begin{aligned} (16) \quad X'P'PX &= X'[\underline{p}_1 : Q'] \begin{bmatrix} \underline{p}_1' \\ Q \end{bmatrix} X \quad (\text{d'après (6)}) \\ &= X'(\underline{p}_1 \underline{p}_1' + Q'Q) X \\ &= X'Q'QX + (1-\rho^2) X'i_1i_1' X \\ &= W^{-1} + (1-\rho^2) \underline{x}_1 \underline{x}_1' \quad (\text{d'après (13) et (15)}). \end{aligned}$$

en posant $\underline{z} = (1-\rho^2)^{1/2} \underline{x}_1$, nous avons

$$(17) \quad X'P'PX = W^{-1} + \underline{z}\underline{z}' ,$$

et on vérifie aisément que : (voir Maddala (1977, p. 446)

$$(X'P'PX)^{-1} = (W^{-1} + \underline{z}\underline{z}')^{-1} = W - \frac{1}{1 + \underline{z}' W \underline{z}} (W \underline{z} \underline{z}' W) ,$$

d'où en définissant $h = 1/(1 + \underline{z}' W \underline{z})$, un scalaire,

$$(18) \quad (X'P'PX)^{-1} = W - h W \underline{z} \underline{z}' W .$$

D'autre part :

$$PVP' = PR^{-1} AR^{-1} P' \quad (\text{d'après (9)})$$

$$(19) \quad PR^{-1} = \begin{bmatrix} P_1' \\ Q \end{bmatrix} \quad R^{-1} = \begin{bmatrix} P_1' R^{-1} \\ QR^{-1} \end{bmatrix} \quad (\text{d'après (6)})$$

$$= \begin{bmatrix} (1-\rho^2) \underline{i}'_1 R^{-1} \\ QR^{-1} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} (1-\rho^2)^{1/2} & \underline{0}' \\ \underline{0} & I_{N-1} \end{bmatrix} \quad (\text{d'après (6), (9) et (14)})$$

Donc,

$$(20) \quad PVP' = \begin{bmatrix} (1-\rho^2)^{1/2} & \underline{0}' \\ \underline{0} & I_{N-1} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} a^2 & \underline{0}' \\ \underline{0} & I_{N-1} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} (1-\rho^2)^{1/2} & \underline{0}' \\ \underline{0} & I_{N-1} \end{bmatrix}$$

$$= \begin{bmatrix} a^2 (1-\rho^2) & \underline{0}' \\ \underline{0} & I_{N-1} \end{bmatrix} \quad (\text{d'après (8b) et (19)})$$

et,

$$\begin{aligned}
 (21) \quad P'PVP'P &= [\underline{p}_1 : Q'] \begin{bmatrix} a^2(1-\rho^2) & \underline{0}' \\ \underline{0} & I_{N-1} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \underline{p}_1' \\ Q \end{bmatrix} \quad (\text{d'après (6)}) \\
 &= [a^2(1-\rho^2) \underline{p}_1 : Q'] \begin{bmatrix} \underline{p}_1' \\ Q \end{bmatrix} \\
 &= a^2(1-\rho^2) \underline{p}_1 \underline{p}_1' + Q'Q .
 \end{aligned}$$

Par suite,

$$\begin{aligned}
 (22) \quad X'P'PVP'PX &= X'(a^2(1-\rho^2) \underline{p}_1 \underline{p}_1' + Q'Q) X \quad (\text{d'après (21)}) \\
 &= X'Q'QX + a^2(1-\rho^2)^2 X' \underline{p}_1 \underline{p}_1' X \\
 &= W^{-1} + a^2(1-\rho^2)^2 X' \underline{i}_1 \underline{i}_1' X \quad (\text{d'après (6) et (15)}) \\
 &= W^{-1} + a^2(1-\rho^2)^2 \underline{x}_1 \underline{x}_1' \quad (\text{d'après (13)}) \\
 &= W^{-1} + k \underline{z} \underline{z}' \quad (\text{d'après (17)})
 \end{aligned}$$

$$(23) \quad k = a^2(1-\rho^2)$$

En utilisant (18) et (23) nous obtenons

$$(24) \quad \Sigma(PW) = \sigma_e^2 (W^{-1} + h W \underline{z} \underline{z}' W) (W^{-1} + k \underline{z} \underline{z}') (W - h W \underline{z} \underline{z}' W)$$

Nous pouvons maintenant chercher les conditions nécessaires et suffisantes pour que $\Sigma(PW) - \Sigma(\text{CORC})$ soit positif semi-défini. En regroupant les équations (15) et (24), nous aurons :

$$\begin{aligned}\Sigma(PW) - \Sigma(CORC) &= \sigma_e^2 M \\ &= \sigma_e^2 [(W - h W \underline{z} \underline{z}' W) (W^{-1} + k \underline{z} \underline{z}') (W - h W \underline{z} \underline{z}' W) - W]\end{aligned}$$

En effectuant chacune des multiplications, nous obtenons :

$$\begin{aligned}M &= (W + k W \underline{z} \underline{z}' W - 2h W \underline{z} \underline{z}' W - 2k h W \underline{z} \underline{z}' W \underline{z} \underline{z}' W \\ &\quad + h^2 W \underline{z} \underline{z}' W \underline{z} \underline{z}' W + k h^2 W \underline{z} \underline{z}' W \underline{z} \underline{z}' W \underline{z} \underline{z}' W - W)\end{aligned}$$

En posant $g = \underline{z}' W \underline{z}$ (un scalaire) et en regroupant les termes nous obtenons :

$$(25) \quad M = (k - 2h - 2k h g + h^2 g + k h^2 g^2) W \underline{z} \underline{z}' W$$

Pour que $\Sigma(PW) - \Sigma(CORC)$ soit positive semi-définie, il est nécessaire et suffisant que le terme entre parenthèses de l'équation (25) soit positif puisque σ_e^2 est positif et $W \underline{z} \underline{z}' W$ est une forme quadratique positive semi-définie; $W \underline{z}$ est un vecteur $k \times 1$ et $W = W'$. Pour que le produit d'un scalaire et d'une matrice positive semi-définie soit positif semi-défini, il est nécessaire et suffisant que le scalaire soit positif:

$$k - 2h - 2k h g + h^2 g + k h^2 g^2 > 0$$

Rappelons que $h = 1/(1 + \underline{z}' W \underline{z}) = 1/(1+g)$

$$k - \frac{2}{1+g} - \frac{2kg}{1+g} + \frac{g}{(1+g)^2} + \frac{kg^2}{(1+g)^2} > 0$$

En multipliant les deux côtés par $(1+g)^2$, on ne change pas l'inégalité :

$$k(1+g)^2 - 2(1+g) - 2kg(1+g) + g + kg^2 > 0$$

$$k + 2kg + kg^2 - 2 - 2g - 2kg - 2kg^2 + g + kg^2 > 0$$

$$k - 2 - g > 0$$

$$k > 2 + g$$

où

$$k = a^2(1-\rho^2) = \sigma_1^2(1-\rho^2)/\sigma_e^2$$

$$g = \underline{z}' W \underline{z} = (1-\rho^2) \underline{x}_1' (X'Q'QX)^{-1} \underline{x}_1.$$

Donc, la différence des matrices de covariance est positive semi-définie si et seulement si :

$$\sigma_1^2(1-\rho^2)/\sigma_e^2 \geq 2 + (1-\rho^2) \underline{x}_1' (X'Q'QX)^{-1} \underline{x}_1$$

Cette différence sera négative semi-définie (PW plus efficace) si le signe d'inégalité est inversé et sera nulle si on a l'égalité stricte.

Q.E.D.

Nous obtenons ainsi une borne unique, même dans le cas de plusieurs variables explicatives. Cette borne délimite parfaitement le domaine d'efficacité relative de CORC et PW. Une des deux méthodes se révélera donc plus efficace que l'autre pour au moins un des paramètres et sera au moins aussi efficace pour les autres. S'il y a égalité stricte, les deux estimateurs ont la même variance.

IV.4. Interprétation

Présenté ainsi, le résultat apparaît assez peu intuitif. Le terme de gauche est le rapport entre la variance de la première observation et celle de long terme, mais le terme de droite n'a pas d'interprétation économétrique. Le corollaire suivant propose une formulation beaucoup plus claire.

Avant de présenter ce corollaire, quelques remarques et définitions sont nécessaires.

- Le prédicteur simple de y_1 par CORC est

$$(26) \quad \hat{y}_1 = \underline{x}_1' \hat{\underline{B}}(\text{CORC})$$

- sa variance est

$$\begin{aligned} \text{Var}(\hat{y}_1) &= E(\hat{y}_1 - y_1)^2 = E(\underline{x}_1' \hat{\underline{B}}(\text{CORC}) - y_1)^2 \\ &= E(\underline{x}_1' (\hat{\underline{B}}(\text{CORC}) - \underline{B}) - u_1)^2 \end{aligned}$$

Puisque $\hat{\underline{B}}(\text{CORC})$ et u_1 sont indépendants :

$$\begin{aligned} (27) \quad \text{Var}(\hat{y}_1) &= \underline{x}_1' E\left[(\hat{\underline{B}}(\text{CORC}) - \underline{B}) (\hat{\underline{B}}(\text{CORC}) - \underline{B})' \right] \underline{x}_1 + E(u_1)^2 \\ &= \sigma_e^2 \underline{x}_1' (X'Q'QX)^{-1} \underline{x}_1 + \sigma_1^2 \quad (\text{d'après (15)}) \end{aligned}$$

- Si $\sigma_1^2 \geq \sigma_e^2 / (1 - \rho^2)$, le modèle présenté au début du chapitre ne peut être différencié d'un modèle où les hypothèses (2c) et (2d) sont remplacées par

$$(2e) \quad u_1 = e_1 / (1-\rho^2)^{1/2} + v$$

$$(2f) \quad \underline{v} \sim N(\underline{0}, \sigma_v^2) \quad \text{indépendant de } e_1, e_N$$

$$(2g) \quad \underline{e} \sim N(\underline{0}, \sigma_e^2 I_N)$$

v représente un choc aléatoire exogène qui frappe le modèle stationnaire à la période initiale. Si $\sigma_v^2 = 0$, le processus reste stationnaire.

Nous aurons bien entendu :

$$(28) \quad \sigma_1^2 = \sigma_e^2 / (1-\rho^2) + \sigma_v^2$$

et

$$(29) \quad \text{Var}(\hat{y}_1) = \sigma_v^2 + \sigma_e^2 \left[\frac{1}{(1-\rho^2)} + \underline{x}_1' (X'Q'QX)^{-1} \underline{x}_1 \right]$$

La variance de \hat{y}_1 peut donc être expliquée par deux facteurs indépendants. $\sigma_v^2 / \text{Var}(\hat{y}_1)$ est la partie qui est due au choc, l'autre part étant due au processus stationnaire.

COROLLAIRE 1 :

Si les hypothèses du théorème 2 sont satisfaites, et si $\sigma_1^2 \geq \sigma_e^2 / (1-\rho^2)$ alors CORC sera toujours plus (moins) efficace que PW, au sens où la différence des matrices de variance est positive semi-définie, si et seulement si plus (moins) de 50% de la variance de \hat{y}_1 est due au choc exogène "v" (défini en (2e)), c'est-à-dire

$$(30) \quad \sigma_v^2 / \text{Var}(\hat{y}_1) > 0,5$$

Preuve :

$$\sigma_v^2 / \text{Var}(\hat{y}_1) = \frac{\sigma_v^2}{\sigma_1^2 + \sigma_e^2 \underline{x}_1' (X'Q'QX)^{-1} \underline{x}_1} \quad (\text{d'après (27)})$$

La condition énoncée peut donc s'écrire :

$$2 \sigma_v^2 > \sigma_1^2 + \sigma_e^2 \underline{x}_1' (X'Q'QX)^{-1} \underline{x}_1$$

$$2(\sigma_1^2 - \sigma_e^2 / (1-\rho^2)) > \sigma_1^2 + \sigma_e^2 \underline{x}_1' (X'Q'QX)^{-1} \underline{x}_1 \quad (\text{d'après (28)})$$

$$\sigma_1^2 > 2 \sigma_e^2 / (1-\rho^2) + \sigma_e^2 \underline{x}_1' (X'Q'QX)^{-1} \underline{x}_1$$

$$(31) \quad \frac{\sigma_1^2 (1-\rho^2)}{\sigma_e^2} > 2 + (1-\rho^2) \underline{x}_1' (X'Q'QX)^{-1} \underline{x}_1$$

Les conditions du théorème 2 et du corollaire 1 sont donc équivalentes.

Q.E.D.

De façon symétrique, si moins de 50% de la variance de \hat{y}_1 est due au terme stationnaire, alors CORC sera plus efficace. Il faut donc que la variance de \hat{y}_1 soit le double de la variance "stationnaire", $\sigma_e^2 (1/(1-\rho^2) + (\underline{x}_1' (X'Q'QX)^{-1} \underline{x}_1))$ pour que les deux estimateurs soient également efficaces. En fait, plus le choc (σ_v^2) est important plus PW se révélera inefficace.

IV.5. Evaluation

Que l'on évalue la variance de \hat{y}_1 , où la borne de σ_1^2 , le terme prédominant sera souvent $\underline{x}_1'(X'Q'QX)^{-1}\underline{x}_1$. Cette expression est évidemment positive et ne peut être nulle que si tous les éléments du vecteur \underline{x}_1 sont nuls. Doran (1980) trouve un terme similaire pour le rapport des variances généralisées. Il propose entre autres qu'il est d'autant plus petit que N est grand, mais qu'il peut devenir très grand en présence de multicollinéarité. Dans plusieurs cas, on peut aussi s'attendre à une augmentation lorsque le nombre de variables explicatives s'accroît. Cette dernière relation reste cependant subjective puisqu'il reste facile de trouver des contres-exemples dans des cas précis. Enfin, il semble que $\underline{x}_1'(X'Q'QX)^{-1}\underline{x}_1$ augmente avec ρ de sorte que CORC sera moins susceptible d'être préféré à PW lorsque ρ est grand.

IV.6. Validité des tests

Jusqu'à présent, nous nous sommes limités à étudier l'efficacité de CORC par rapport à PW. Un autre point tout aussi important s'ajoute en faveur de l'estimation conditionnelle. Lorsque $\sigma_1^2 \neq \sigma_e^2/(1-\rho^2)$, il est le seul (avec les MCG) dont les écarts-types estimés sont sans biais. Il est donc le seul à donner des tests de Student valides, indépendamment de la variance de la première observation.

En utilisant PW, la matrice de covariance est estimée par $(X'P'PX)^{-1}$. Celle-ci sera différente de la matrice véritable (équation

(11)) sauf si $a^2 = 1/(1-\rho^2)$, soit un processus stationnaire. De plus, l'estimateur de la variance (s^2) sera également biaisé puisque :

$$s^2_{(N-K)} = \hat{\underline{e}}' \hat{\underline{e}}$$

$$\text{où } \hat{\underline{e}} = P(\underline{y} - X\hat{\underline{B}})$$

$$= P(I - X(X'P'PX)^{-1} X'P'P) \underline{y}$$

$$= P(I - X(X'P'PX)^{-1} X'P'P) \underline{u}$$

en nous servant des propriétés de la trace (tr), nous aurons

$$\begin{aligned} E(\hat{\underline{e}}' \hat{\underline{e}}) &= E[\underline{u}' (I - P'PX(X'P'PX)^{-1} X') P'P(I - X(X'P'PX)^{-1} X'P'P) \underline{u}] \\ &= E(\underline{u}' (P'P - P'PX(X'P'PX)^{-1} X'P'P) \underline{u}) \\ &= E(\text{tr } \underline{u}' P'P \underline{u}) - E(\text{tr } \underline{u}' P'PX(X'P'PX)^{-1} X'P'P \underline{u}) \\ &= E(\text{tr } P \underline{u} \underline{u}' P') - E(\text{tr } P \underline{u} \underline{u}' P'PX(X'P'PX)^{-1} X'P') \\ &= \text{tr } P E(\underline{u} \underline{u}') P' - \text{tr } P E(\underline{u} \underline{u}') P'PX(X'P'PX)^{-1} X'P' \\ &= \sigma_e^2 (\text{tr } PVP' - \text{tr } PVP'PX(X'P'PX)^{-1} X'P') \\ &= \sigma_e^2 \text{tr}(PVP'(I - PX(X'P'PX)^{-1} X'P')) \end{aligned}$$

Posons $M = (I - PX(X'P'PX)^{-1} X'P')$, une matrice idempotente; $\text{tr } M = N-K$.

En partitionnant M et en nous servant de l'équation (20), nous obtenons

$$\begin{aligned}
E(\hat{e}' \hat{e}) &= \sigma_e^2 \operatorname{tr} \begin{bmatrix} a^2(1-\rho^2) & \underline{0}' \\ \underline{0} & I_{N-1} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} m_{11} & m_{12} \\ m_{21} & M_{22} \end{bmatrix} \\
&= \sigma_e^2 (a^2(1-\rho^2) m_{11} + \operatorname{tr} M_{22})
\end{aligned}$$

Pour que s^2 soit sans biais, il faut que, $a^2(1-\rho^2) m_{11} + \operatorname{tr} M_{22} = N-K$.

Cependant,

$$\operatorname{tr} M = m_{11} + \operatorname{tr} M_{22} = N-K$$

donc la condition n'est réalisée que si

$$a^2(1-\rho^2) m_{11} = m_{11}$$

c'est-à-dire $a^2 = 1/(1-\rho^2)$ si $m_{11} \neq 0$.

Un argument similaire peut être appliqué aux MCO. Ainsi, même si, dans certains cas, ils sont plus efficaces que CORC, comme le soulignent certains auteurs (e.g., Maeshiro (1976)), ils ne peuvent être considérés comme une alternative valable puisque les écarts-types estimés sont biaisés et les tests de Student appliqués aux coefficients ne sont plus valides.

IV.7. Conclusion

Nous avons vu que lorsque ρ est connu, il existe une borne unique qui détermine le domaine d'efficacité de CORC et PW. De plus, seule l'estimation conditionnelle donne toujours des écarts-types corrects pour les coefficients de régression.

Cependant, en pratique, ρ et σ_1^2 ne sont jamais connus. Si la taille d'échantillon est finie, l'estimation de ρ peut affecter la distribution des coefficients de régression et les écarts-types estimés. Comme les distributions deviennent trop difficiles à analyser théoriquement, nous aurons maintenant recours aux techniques de Monte-Carlo pour étudier ce problème.

CHAPITRE V

Estimation de ρ

V.1. Les estimateurs

Plusieurs méthodes d'estimation sont disponibles lorsque ρ est inconnu. De façon générale, elles peuvent être divisées en cinq groupes :

- 1) les méthodes "stationnaires dérivées des MCG; on remplace ρ par un estimateur convergent et l'on utilise la matrice de transformation de PW (P);
- 2) les méthodes "conditionnelles" dérivées des MCG; on utilise ici la matrice de transformation de CORC (Q) où ρ est remplacé par un estimé convergent;
- 3) le maximum de vraisemblance "stationnaire"; il s'agit de maximiser la fonction de vraisemblance sous l'hypothèse de stationnarité;
- 4) le maximum de vraisemblance conditionnel; on maximise alors la fonction de vraisemblance conditionnelle à y_1 ;
- 5) toutes les autres méthodes; plusieurs autres méthodes ont été proposées pour tenir compte de l'autocorrélation, par exemple : estimation bayésienne, différences premières, etc., etc.;

(Notons que les estimateurs de vraisemblance sont des cas spéciaux des deux premiers groupes).

Pour chacun des groupes, plusieurs techniques différentes peuvent être appliquées. Pour ne pas alourdir inutilement la discussion,

nous ne présenterons qu'un exemple concret pour chaque cas. Ce sont les techniques les plus utilisées où celles qui ont présenté les meilleures performances dans les études empiriques précédentes. Toutes ces méthodes sont bien connues et sont présentées dans tous les manuels de base (sauf le maximum de vraisemblance stationnaire) de sorte que nous nous contenterons d'une présentation très brève.

La procédure qui a été la plus utilisée est sûrement celle proposée par Cochrane et Orcutt (1949). C'est une méthode itérative où un premier estimé de ρ , obtenu des résidus des MCO, est utilisé dans la matrice Q (cf. chap. IV) pour obtenir un vecteur $(\hat{\beta})$ de paramètres estimés. Une nouvelle valeur de $\hat{\rho}$ est calculée à partir des nouveaux résidus non transformés (\underline{u}). Ces deux étapes, calcul de $\hat{\rho}$ et calcul de $\hat{\beta}$, sont itérées jusqu'à convergence. Comme on sait, à chaque itération,

$$\hat{\rho} = \frac{\sum_{t=2}^N \hat{u}_t \hat{u}_{t-1}}{\sum_{t=2}^N \hat{u}_{t-1}^2}$$

Cette méthode est encore très souvent considérée comme une approximation des MCG. Cependant, Cooper (1972) entre autres, remarque qu'il s'agit en fait du maximum de vraisemblance conditionnel (MVC) à la première observation. Nous conserverons ce terme (MVC) pour bien marquer la différence avec CORC qui suppose ρ connu.

Depuis son inclusion dans "TSP", l'algorithme du maximum de vraisemblance stationnaire (MVS), présenté par Beach et MacKinnon (1978),

devient de plus en plus populaire. Selon les auteurs, cet estimateur devrait toujours être employé en pratique parce que :

- $\hat{\rho}$ est contraint dans le domaine d'invertibilité et de stationnarité.
 $|\hat{\rho}| < 1$;
- la convergence est assurée;
- l'algorithme converge très rapidement;
- les estimateurs sont plus efficaces que ceux de MVC, en particulier pour la constante.

C'est une méthode itérative qui utilise la matrice de transformation "P" pour obtenir le vecteur $\hat{\beta}$. Son originalité provient de l'estimation de ρ . En maximisant le log de la fonction de vraisemblance par rapport à $\hat{\rho}$, nous obtenons un polynôme du 3^e degré en $\hat{\rho}$. Beach et MacKinnon (1978) ont démontré que ce polynôme ne possédait qu'une et une seule racine entre -1 et 1. Soit,

$$\partial L / \partial \hat{\rho} = \rho^3 + a\rho^2 + b\rho + c = 0$$

La racine désirée est obtenue directement par la formule :

$$\hat{\rho} = -2 \sqrt{-p/3} \cos(d/3 + \pi/3) - a/3$$

$$\text{où } p = b - a^2/3$$

$$q = c - ab/3 + 2a^3/27$$

$$a = -(T-2) \sum \hat{u}_t \hat{u}_{t-1} / (T-1) (\sum \hat{u}_{t-1}^2 - \hat{u}_1^2)$$

$$b = ((T-1) \hat{u}_1^2 - T \sum \hat{u}_{t-1}^2 - \sum \hat{u}_t^2) / (T-1) (\sum \hat{u}_{t-1}^2 - \hat{u}_1^2)$$

$$c = T \sum \hat{u}_t \hat{u}_{t-1} / (T-1) (\sum \hat{u}_{t-1}^2 - \hat{u}_1^2)$$

$$d = \cos^{-1}((q\sqrt{27}) / (2\rho\sqrt{-p}))$$

et les \hat{u} sont les résidus non transformés obtenus de l'étape précédente.

Les méthodes d'estimation dérivées des MCG sont maintenant utilisées assez rarement. Néanmoins elles peuvent nous donner des points de comparaison intéressants.

La méthode conditionnelle qui semble avoir donné les meilleurs résultats est celle de Durbin (1960), dénotée DUR. $\hat{\rho}$ est d'abord obtenu du coefficient de y_{t-1} dans le modèle de régression :

$$y_t = \hat{\rho} y_{t-1} + \hat{\alpha} + \underline{x}_t' \hat{\beta} + \underline{x}_{t-1}' \hat{\gamma} + \hat{e}_t ; \quad t = 2, \dots, N$$

Le vecteur de coefficients $\hat{\beta}$ est ensuite obtenu de la façon habituelle en substituant $\hat{\rho}$ dans la matrice Q.

Selon Park et Mitchell (1980), l'estimateur le plus efficace dans le cas stationnaire est celui qui minimise (sur $\hat{\beta}$ et $\hat{\rho}$) la somme

des carrés des résidus¹ ($SCR = \sum_{t=1}^N \hat{e}_t^2$) de tout l'échantillon. C'est encore une procédure itérative qui ne diffère du MVS que par la formule d'estimation de ρ . Nous avons ici :

$$\hat{\rho} = \frac{\sum_{t=2}^N \hat{u}_t \hat{u}_{t-1}}{\sum_{t=2}^N \hat{u}_t^2}$$

Nous conserverons ici le terme utilisé par Park et Mitchell (1980) pour désigner cette méthode, soit : Prais-Winsten itéré (PW1). Rappelons qu'il faut généralement ajouter une contrainte pour s'assurer que $|\hat{\rho}| < 1$ sinon l'estimateur n'existe pas à cause du terme $(1-\rho^2)^{1/2}$.

Parmi les autres méthodes, la seule qui présente ici un certain intérêt est l'estimation en première différence. $\hat{\rho}$ est alors tout simplement contraint à l'unité et la constante n'est pas estimée.

En plus des MCO, ces cinq méthodes feront l'objet de l'étude de Monte-Carlo que nous présenterons après la revue des études empiriques précédentes.

V.2. Revue de la littérature

Plusieurs études de Monte-Carlo ont déjà été réalisées sur l'efficacité de différents estimateurs en présence d'autocorrélation du premier ordre. Une brève revue de celles-ci nous sera précieuse pour établir le plan de notre propre expérience et pourra éventuellement servir de point de comparaison pour nos résultats.

¹Il s'agit évidemment des résidus transformés sous l'hypothèse de stationnarité ($\hat{e} = \hat{P}(y - X\hat{\beta})$).

Rao et Grilliches (1969), Pfaffenberger et Diellman (1979) ainsi que Spitzer (1979), ont tous utilisé un même modèle très simple avec une seule variable explicative ($x_t = \lambda x_{t-1} + v_t$; $v_t \sim \text{N.i.d.}(0, \sigma_v^2)$) sans terme constant. Les seules différences entre eux sont les estimateurs considérés et le nombre de reprises (50 pour Rao et Grilliches, 100 pour les deux autres). La taille de l'échantillon était fixée à 20 et les paramètres ρ et λ variaient par intervalles fixes entre -0,99 et 0,99. Les MCO se sont toujours révélés plus efficaces pour $|\rho| < 0,3$. Si Rao et Grilliches (1969) estiment que le gain d'efficacité dû à l'inclusion de la première observation n'est pas important, cette conclusion est cependant infirmée par les deux autres études, en particulier pour les méthodes itératives. Les premiers n'ont utilisé que des estimateurs en deux étapes.

Hong et L'Espérance (1973) ont étudié plus particulièrement les effets de la taille d'échantillon, de la collinéarité entre les variables explicatives et de la valeur des coefficients (β). Ils ajoutent au modèle précédent un terme constant et une autre variable présentant différents degrés de collinéarité avec la première. Comme Rao et Grilliches (1969) ils ne considèrent que des estimateurs en deux étapes. Ils observent d'abord que les MCO deviennent relativement plus efficaces lorsque la taille de l'échantillon est petite ($N=10$). Ni la valeur des paramètres, ni la présence de collinéarité ne semblent affecter l'efficacité relative des estimateurs considérés. Selon eux, il serait préférable de laisser tomber la première observation lorsque ρ est très grand.

L'étude de Beach et MacKinnon (1978) est sûrement une des plus importantes, même si elle se limite à deux estimateurs (MVC et MVS), trois valeurs de ρ (0,6, 0,8, 0,99) et deux variables explicatives : une constante et une autre variable qui prend trois formes différentes. L'avantage de cette simplicité est de présenter des conclusions claires et nettes. Dans tous les cas étudiés, le MVS était préférable au MVC, en particulier pour la constante.

La dernière étude connue est celle de Park et Mitchell (1980). Elle se distingue surtout par le nombre élevé de reprises, l'utilisation de variables explicatives réelles et les tests de Student appliqués aux paramètres. Généralement, les conclusions sont les mêmes que celles de Beach et MacKinnon (1978) mais de plus, l'erreur quadratique moyenne (EQM) de MVC devient quelquefois infiniment grande. D'autre part, les tests de Student appliqués au coefficient de la pente rejettent beaucoup trop souvent l'hypothèse nulle sauf si "X" est un bruit blanc. Malheureusement, ces tests n'ont été effectués que pour la pente, avec les estimateurs qui incluent la première observation.

Evidemment, toutes ces expériences ont été faites avec le modèle stationnaire ($a^2 = 1/(1-\rho^2)$). Il est donc normal que l'estimation conditionnelle soit moins efficace.

V.3. Plan

Pour obtenir le maximum d'information de cette étude empirique, nous avons choisi d'utiliser la même spécification que celle de Beach et MacKinnon (1978) en la complétant de différentes façons. Comme nous l'avons dit, cette étude a l'avantage d'être claire, elle est aussi bien connue et les modèles utilisés semblent assez réalistes. Nous présenterons d'abord le plan complet de Beach et MacKinnon (1978) puis nous verrons comment notre étude se distingue de celle-ci.

Soit le modèle simple :

$$y_t = \beta_0 + \beta_1 x_t + u_t \quad t = 1, \dots, N$$

$$u_t = \rho u_{t-1} + e_t \quad t = 2, \dots, N$$

$$u_1 = e_1 / (1 - \rho^2)^{1/2}$$

$$e_t \underset{\sim}{\text{ind}} N(0, 0,0036) \quad t = 1, \dots, N$$

$$\beta_0 = \beta_1 = 1$$

$$\rho = 0,6; 0,8; 0,99.$$

Trois séries de variables explicatives différentes ont été utilisées, les deux premières correspondent à une taille d'échantillon de 20 et la troisième de dimension 50. Dans le premier cas, x comportait une tendance telle que :

$$x_t = \exp(0,04t) + w_t \quad t = 1, \dots, 20$$

$$\text{et } w_t \underset{\sim}{\text{ind}} N(0, 0,009) \quad t = 1, \dots, 20$$

Dans le second cas, il s'agissait d'un bruit blanc :

$$x_t \underset{\sim}{\text{ind}} N(0, 0,0625) \quad t = 1, \dots, 20$$

La troisième spécification était équivalente à la première (tendance) sauf pour le nombre d'observations (50).

Enfin, pour chaque paramètre estimé ($\hat{\beta}_0, \hat{\beta}_1, \hat{\rho}$) ils ont calculé le biais, la racine de l'erreur quadratique moyenne (REQM) et le nombre de fois que l'estimateur du MVS était plus près de la vraie valeur que celui du MVC.

L'aspect le plus original de notre étude est évidemment l'hypothèse retenue sur la première observation, qui n'a encore fait l'objet d'aucune recherche. Pour vérifier objectivement nos résultats théoriques, nous devons considérer autant de valeurs de part et d'autre de la borne en plus de cette dernière. Pour chaque valeur de ρ , cinq spécifications différentes seront retenues pour l'écart-type de la première observation :

$$\begin{aligned} \sigma_1 &= 0,5 \sigma_e / \sqrt{1-\rho^2} \\ &= \sigma_e / \sqrt{1-\rho^2} \quad (\text{hypothèse de stationnarité}) \\ &= \sigma^*, \text{ tel que } \text{VAR}(\hat{\beta}(\text{CORC})) = \text{VAR}(\hat{\beta}(\text{PW})) \\ &= 1,5 \sigma^* \\ &= 2 \sigma^* \end{aligned}$$

L'intervalle ainsi couvert nous apparaît plus que suffisant pour dégager des conclusions intéressantes sur le comportement des différents paramètres estimés.

Nous couvrirons également trois autres sujets qui n'ont été abordés dans aucune étude précédente.

1. Comme nous le disions au début de ce chapitre, nous inclurons l'estimation en première différence (DIFF) puisque la pratique est assez courante lorsque ρ est grand.
2. Parce que la distribution de $\hat{\alpha} = \hat{\beta}_0(1-\hat{\rho})$ est au moins aussi importante que celle de $\hat{\beta}_0$ dans les modèles destinés à la prévision ($y_{t+1} = \hat{\alpha} + \hat{\rho} y_t + \hat{\beta}_1(x_{t+1} - \hat{\rho} x_t)$) les statistiques habituelles seront compilés pour ce paramètre.
3. Enfin, personne n'a jugé bon d'étudier la distribution de l'estimateur de la variance (s^2). Nous n'insisterons pas sur l'importance de cette statistique, mais son inclusion apparaît primordiale.

D'autres extensions seront encore apportées au plan de Beach et MacKinnon (1978). D'abord, nous ajouterons une série de variables explicatives sans tendance avec une taille d'échantillon de 50 ($x_t \text{ ind } N(0, 0,0625)$). En plus de MVC, MVS et DIFF, trois autres méthodes d'estimation seront considérées : MCO, DUR, PWI (cf. section V.1). Le critère de convergence pour les méthodes itératives est le même que Beach et MacKinnon (1×10^{-5}). Pour PWI, nous contraignons

$\hat{\rho} = 0,99999$ si $\hat{\rho} \geq 1,0$ comme l'ont fait Park et Mitchell (1980). Le nombre de reprises sera porté à 1 000 plutôt que 200. Enfin, la validité des tests de Student (sur $\hat{\beta}_0, \hat{\beta}_1, \hat{\alpha}$) sera étudiée avec des niveaux de signification de 5, 10 et 20%.

Aucune expérience empirique sur l'autocorrélation n'a encore présenté une telle envergure. Seuls Park et Mitchell (1980) ont un nombre aussi élevé de reprises. Nous comptons 60 modèles différents qui varient selon la forme de la variable explicative, le nombre d'observations, la valeur de ρ et celle de σ_1^2 . Dans la plupart des cas (MVC, DUR, MVS, PWI) nous avons cinq paramètres à estimer ($\hat{\beta}_0, \hat{\beta}_1, \hat{\rho}, \hat{\alpha}, s^2$) pour lesquels nous compilerons le biais, la racine de l'erreur quadratique moyenne (REQM) et le nombre de fois que l'estimateur considéré est plus près de la vraie valeur que MVS (NF).

CHAPITRE VI

Résultats empiriques

VI.1. Covariances théoriques

La première étape dans la mise en oeuvre du plan a été de générer les quatre séries de variables explicatives¹. Ensuite, pour chacune d'elles, nous avons calculé les cinq valeurs de σ_1 , associées à chaque valeur de ρ . Nous pouvons dès lors calculer les matrices de covariance théoriques (ρ connu) pour chacun des 60 modèles d'après les formules du chapitre IV, soit :

$$\Sigma(\text{MCO}) = \sigma_e^2 (X'X)^{-1} X'VX (X'X)^{-1}$$

$$\Sigma(\text{CORC}) = \sigma_e^2 (X'Q'QX)^{-1}$$

$$\Sigma(\text{PW}) = \sigma_e^2 (X'P'PX)^{-1} X'P'PVP'PX (X'P'PX)^{-1}$$

$$\Sigma(\text{MCG}) = \sigma_e^2 (X'V^{-1}X)^{-1}$$

Le tableau 2 présente les variances des paramètres, ainsi que les valeurs de l'écart-type de la première observation (σ_1) associées à chaque modèle. Si l'estimation de ρ n'affecte pas l'efficacité des estimateurs, les REQM devraient être sensiblement égales à ces valeurs théoriques. Nous reviendrons un peu plus loin à ces comparaisons. Auparavant, quelques remarques peuvent s'avérer intéressantes pour relier cette partie du travail aux chapitres précédents.

¹La liste complète est donnée au tableau 21, annexe C.

Tableau 2
 Variances de $\hat{\beta}_0$ et $\hat{\beta}_1$ (ρ connu)

	$\rho = 0,6$						$\rho = 0,8$						$\rho = 0,99$					
	.5	1.0	D*	1.5D*	2D*	D ^m	.5	1.0	D*	1.5D*	2D*	D ^m	.5	1.0	D*	1.5D*	2D*	
XI (avec tendance, N = 0)	D^m																	
	O_1																	
	V(80) MCO	.038	.075	.134	.201	.269	.050	.100	.226	.340	.453	.0481	.097	.194	.291	.388	.485	.582
	CORC	.0122	.0152	.0242	.0404	.0632	.0267	.0386	.1044	.2065	.3475	.0454	.0681	.1362	.2043	.2724	.3405	.4086
	PW	.0273	.0273	.0273	.0273	.0273	.1056	.1056	.1056	.1056	.1056	.1122	.1122	.1122	.1122	.1122	.1122	.1122
	MCO	.0083	.0131	.0273	.0332	.0893	.0143	.0283	.1056	.2257	.3938	.0258	.0272	.0272	.0272	.0272	.0272	.0272
	V(81) MCO	.0058	.0131	.0202	.0236	.0291	.0112	.0283	.0670	.0839	.0921	.0258	.0272	.0272	.0272	.0272	.0272	.0272
	CORC	.0047	.0058	.0085	.0134	.0202	.0112	.0144	.0319	.0592	.0973	.0454	.0481	.0481	.0481	.0481	.0481	.0481
	PW	.0091	.0091	.0091	.0091	.0091	.0288	.0288	.0288	.0288	.0288	.1122	.1122	.1122	.1122	.1122	.1122	.1122
	MCO	.0036	.0050	.0091	.0165	.0270	.0069	.0103	.0288	.0576	.0979	.0258	.0272	.0272	.0272	.0272	.0272	.0272
X2, (bruit blanc, N = 20)	D^m																	
	O_1																	
	V(80) MCO	.0009	.0010	.0011	.0014	.0018	.0030	.0035	.0045	.0066	.0095	.0065	.0093	.0122	.0151	.0180	.0209	.0238
	CORC	.0012	.0012	.0012	.0012	.0012	.0047	.0047	.0047	.0047	.0047	.0565	.0565	.0565	.0565	.0565	.0565	.0565
	PW	.0007	.0010	.0012	.0016	.0023	.0025	.0032	.0047	.0079	.0122	.0024	.0024	.0024	.0024	.0024	.0024	.0024
	MCO	.0007	.0010	.0011	.0011	.0012	.0018	.0032	.0040	.0044	.0045	.0445	.0445	.0445	.0445	.0445	.0445	.0445
	V(81) MCO	.0047	.0055	.0069	.0101	.0146	.0075	.0095	.0135	.0219	.0337	.0220	.0231	.0231	.0231	.0231	.0231	.0231
	CORC	.0032	.0032	.0032	.0032	.0032	.0027	.0027	.0027	.0027	.0027	.0022	.0022	.0022	.0022	.0022	.0022	.0022
	PW	.0028	.0030	.0032	.0038	.0046	.0025	.0026	.0027	.0028	.0031	.0022	.0022	.0022	.0022	.0022	.0022	.0022
	MCO	.0026	.0030	.0031	.0032	.0032	.0025	.0026	.0026	.0026	.0026	.0022	.0022	.0022	.0022	.0022	.0022	.0022

d : $\sigma_1 (1 - \rho^2)^{1/2} / \sigma_e$, d* : valeur à la borne,

$V(\hat{\beta}_0)$: $\text{Var}(\hat{\beta}_0)$,

$V(\hat{\beta}_1)$: $\text{Var}(\hat{\beta}_1)$.

Tableau 2 (suite)
 Variances de $\hat{\beta}_0$ et $\hat{\beta}_1$ (ρ connu)

		$\rho = 0,6$						$\rho = 0,8$						$\rho = 0,99$																	
		1.0		D*		1.5D*		2D*		1.0		D*		1.5D*		2D*		1.0		D*		1.5D*		2D*							
X3, (avec tendance, N = 50)	$\sigma_1^{D=}$.5	.038	.075	.111	.167	.223	.050	.100	.158	.237	.316	.213	.425	.638	.847	.997	.0719	.2033	.425	.638	.847	.997	.0719	.2033	.425	.638	.847	.997		
	V(B0) MCO	.0016	.0017	.0019	.0022	.0028	.0033	.0033	.0039	.0043	.0050	.0057	.0063	.0063	.0073	.0100	.0139	.0078	.0078	.0078	.0078	.0078	.0078	.0078	.0078	.0078	.0078	.0078	.0078	.0078	
	CDRC	.0020	.0020	.0020	.0020	.0020	.0020	.0020	.0020	.0020	.0020	.0020	.0020	.0020	.0020	.0020	.0020	.0020	.0020	.0020	.0020	.0020	.0020	.0020	.0020	.0020	.0020	.0020	.0020	.0020	.0020
	PW	.0014	.0016	.0020	.0027	.0038	.0040	.0040	.0040	.0040	.0040	.0040	.0040	.0040	.0040	.0040	.0040	.0040	.0040	.0040	.0040	.0040	.0040	.0040	.0040	.0040	.0040	.0040	.0040	.0040	.0040
	MCO	.0011	.0016	.0018	.0019	.0019	.0028	.0028	.0028	.0028	.0028	.0028	.0028	.0028	.0028	.0028	.0028	.0028	.0028	.0028	.0028	.0028	.0028	.0028	.0028	.0028	.0028	.0028	.0028	.0028	.0028
	V(B1) MCO	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001
	CDRC	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001
	PW	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001
	MCO	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001	.0001
			.5	.038	.075	.108	.163	.217	.050	.100	.148	.222	.296	.213	.425	.638	.847	.997	.0692	.1539	.259	.374	.499	.5661	.0692	.1539	.259	.374	.499	.5661	.6293
X4, (bruit blanc, N = 50)	$\sigma_1^{D=}$.5	.038	.075	.108	.163	.217	.050	.100	.148	.222	.296	.213	.425	.638	.847	.997	.0692	.1539	.259	.374	.499	.5661	.0692	.1539	.259	.374	.499	.5661	.6293	
	V(B0) MCO	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004
	CDRC	.0005	.0005	.0005	.0005	.0005	.0005	.0005	.0005	.0005	.0005	.0005	.0005	.0005	.0005	.0005	.0005	.0005	.0005	.0005	.0005	.0005	.0005	.0005	.0005	.0005	.0005	.0005	.0005	.0005	.0005
	PW	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004
	MCO	.0003	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004	.0004
	V(B1) MCO	.0015	.0015	.0015	.0015	.0015	.0015	.0015	.0015	.0015	.0015	.0015	.0015	.0015	.0015	.0015	.0015	.0015	.0015	.0015	.0015	.0015	.0015	.0015	.0015	.0015	.0015	.0015	.0015	.0015	.0015
	CDRC	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008
	PW	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008
	MCO	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008

Comme il se doit, PW est toujours équivalent aux MCG lorsque $d = 1$ et les variances de CORC et PW sont égales, à la borne (d^*). On vérifie aisément que la différence des matrices de covariance est positive semi-définie conformément au théorème 2. Notons qu'il y a très peu de différences entre CORC, PW et MCG pour la pente lorsque la variable explicative est un bruit blanc.

Le comportement des MCO est beaucoup plus instable. Dans la majorité des cas, l'estimateur de la pente ($\hat{\beta}_1$) est moins efficace que ceux de CORC et PW, mais la constante se situe plutôt entre les deux. En général, l'efficacité des MCO augmente lorsque ρ , d ou N baissent.

Si nous portons notre attention sur la valeur de la borne (d^*) nous voyons qu'elle augmente avec ρ , mais baisse avec N . Elle est aussi relativement plus grande lorsque la variable explicative comporte un trend. Elle atteint un maximum de 6,9 pour la première variable explicative (trend, $N=20$) lorsque ρ est très grand (0,99).

Après ces quelques observations sur les variances théoriques, nous pouvons maintenant concentrer nos efforts sur les résultats obtenus lorsque ρ est estimé.

VI.2. Analyse des résultats empiriques

Etant donné le grand nombre de statistiques qui ont été compilées, l'analyse des résultats devra se faire de façon très systématique, en nous limitant aux questions les plus importantes, de façon à réduire le plus possible toute source de confusion. Parce que MVS et MVC sont les méthodes les plus utilisées, leur comportement sera étudié de plus près que les autres même si elles ne constituent pas toujours le meilleur choix. Ceci nous permettra de simplifier énormément l'analyse sans affecter vraiment la portée pratique des résultats.

Comme la distribution des coefficients de régression $(\hat{\beta}_0, \hat{\beta}_1)$ est le problème qui nous intéresse plus particulièrement, nous lui consacrons la plus grande partie de ce chapitre. Nous examinerons ensuite plus brièvement la distribution des autres paramètres estimés $(\hat{\rho}, \hat{\alpha}, s^2)$, puis la validité des tests et enfin les performances en terme de coût de traitement.

VI.3. Distribution de $\hat{\beta}_0$ et $\hat{\beta}_1$

Dans les chapitres précédents, nous avons soulevé plusieurs questions concernant l'efficacité de $\hat{\beta}_0$ et $\hat{\beta}_1$.

- L'estimation de ρ affecte-t-elle la valeur de la borne?
- La variance des estimateurs conditionnels reste-t-elle indépendante de σ_1^2 ?
- Quand est-il préférable de laisser tomber la première observation?
- L'estimation de ρ affecte-t-elle la variance des coefficients?

Avant de répondre à ces questions, nous devons nous demander si les estimateurs sont bien centrés.

VI.3.1. Biais de $\hat{\beta}_0$ et $\hat{\beta}_1$

Même si toutes les études précédentes concluent que le biais des coefficients $\hat{\beta}_0$ et $\hat{\beta}_1$ est nul, une vérification empirique s'impose.

En examinant les tableaux 3 et 4, nous remarquons que certaines valeurs du biais sont très élevées, en particulier pour la constante. Dans un cas, il s'élève même jusqu'à -8,1 (variable sans tendance, N=50), $\rho=0,99$, $d=2d^*$, MVC, $\hat{\beta}_0$). Si on se contente de cette statistique simple, il nous faut admettre que l'estimateur n'est pas toujours centré. Par contre, en tenant compte de la variance les conclusions sont totalement différentes.

En fait, le biais qui est calculé est tout simplement la moyenne échantillonnale d'une population dont chacune des observations ($\hat{\beta} - \beta$) est indépendante pour un estimateur (MCO, MVC, etc.) et un coefficient (β_0, β_1) donné. Pour chacune des valeurs calculées, nous pouvons effectuer un test simple, soit :

$$H_0 : \bar{\beta} - \beta = 1/1000 \sum_{i=1}^{1000} (\hat{\beta}_i - \beta) = 0$$

$$H_1 : \bar{\beta} - \beta \neq 0$$

Sous l'hypothèse nulle, l'application du théorème limite-centrale nous donne :

Biais de $\hat{\beta}_0$

D=	$\rho = 0,6$				$\rho = 0,8$				$\rho = 0,99$				
	.5	1.0	D*	2D*	.5	1.0	D*	2D*	.5	1.0	D*	2D*	
X1, (avec ten- dance, N = 20)	MCO (.93) (.71)	.003 (.71)	.004 (1.21)	.006 (.92)	.001 (.12)	.002 (.44)	.008 (1.34)	.014 (.69)	.008 (.30)	.003 (.19)	.031 (.47)	.087 (.67)	180 (.87)
	DUR (.97)	.002 (.34)	.000 (.06)	.005 (.75)	.005 (.83)	.003 (.31)	.022 (1.84)	.154 (1.08)	.002 (.10)	.012 (.32)	.067 (.98)	.194 (.51)	105 (.51)
	MVC (.11)	.001 (.34)	.004 (.49)	.001 (.09)	.002 (.18)	.005 (.84)	.019 (1.11)	.017 (1.07)	.033 (1.39)	.030 (.87)	.085 (.88)	.122 (.92)	086 (.52)
	PMI (.55)	.002 (.92)	.005 (.91)	.010 (1.24)	.007 (.61)	.003 (1.00)	.011 (1.06)	.007 (.33)	.002 (.26)	.007 (.45)	.034 (.52)	.088 (.59)	185 (.91)
	MVB (.61)	.002 (.91)	.005 (1.03)	.007 (1.21)	.006 (.56)	.003 (.68)	.012 (1.11)	.008 (.41)	.003 (.31)	.004 (.39)	.053 (.51)	.087 (.67)	182 (.89)
X2, (bruit blanc, N = 20)	MCO (2.81)	.000 (.15)	.001 (1.37)	.002 (1.33)	.000 (.04)	.001 (.70)	.001 (.54)	.004 (1.18)	.000 (.06)	.007 (.68)	.063 (1.46)	.021 (.32)	112 (1.71)
	DUR (2.74)	.001 (.88)	.001 (.72)	.001 (1.14)	.002 (.92)	.001 (.45)	.007 (1.62)	.010 (1.97)	.109 (1.93)	.004 (.19)	.216 (1.89)	.044 (.31)	313 (.88)
	MVC (3.07)	.001 (.78)	.001 (.77)	.001 (1.26)	.001 (.75)	.003 (.44)	.004 (1.37)	.007 (.90)	.008 (.17)	.157 (1.13)	.014 (.21)	.142 (1.00)	097 (.27)
	PMI (3.07)	.000 (.26)	.003 (2.12)	.001 (.82)	.000 (.06)	.000 (1.42)	.001 (.59)	.005 (3.12)	.002 (.23)	.008 (.61)	.066 (1.51)	.021 (.32)	142 (1.71)
	MVB (3.02)	.000 (.16)	.002 (1.99)	.002 (1.11)	.000 (.09)	.000 (.21)	.001 (.54)	.004 (3.14)	.001 (.16)	.008 (.62)	.065 (1.49)	.021 (.32)	142 (1.71)
X3, (avec ten- dance, N = 50)	MCO (2.03)	.001 (.78)	.001 (.37)	.001 (.36)	.000 (.28)	.002 (.82)	.001 (.40)	.001 (.39)	.004 (.74)	.010 (.66)	.033 (1.67)	.135 (1.87)	094 (.92)
	DUR (2.41)	.001 (.85)	.001 (.59)	.001 (.70)	.002 (1.46)	.001 (.57)	.000 (.05)	.001 (.43)	.013 (.94)	.011 (.53)	.082 (1.22)	.234 (2.16)	130 (.54)
	MVC (2.42)	.001 (.85)	.001 (.60)	.001 (.71)	.002 (1.49)	.001 (.54)	.000 (.05)	.000 (1.08)	.037 (.53)	.007 (.20)	.023 (.51)	.122 (1.15)	167 (1.44)
	PMI (2.08)	.000 (.33)	.001 (.43)	.000 (.26)	.001 (.52)	.001 (.43)	.000 (.08)	.002 (.35)	.001 (.11)	.012 (.82)	.035 (1.66)	.133 (1.86)	091 (.90)
	MVB (2.08)	.000 (.36)	.001 (.43)	.001 (.29)	.001 (.42)	.001 (.47)	.000 (.15)	.000 (.35)	.001 (.17)	.012 (.81)	.034 (.65)	.134 (1.86)	091 (.90)
X4, (bruit blanc, N = 50)	MCO (1.23)	.000 (.44)	.000 (.01)	.001 (1.12)	.001 (.99)	.001 (.68)	.002 (1.55)	.003 (1.88)	.009 (1.05)	.001 (.07)	.033 (1.25)	.103 (.75)	040 (.75)
	DUR (1.44)	.000 (.50)	.000 (.16)	.001 (1.26)	.000 (.57)	.002 (1.30)	.001 (.97)	.002 (1.64)	.0292 (.93)	.033 (1.08)	.337 (1.01)	.383 (.71)	341 (.53)
	MVC (1.45)	.000 (.47)	.000 (.18)	.001 (1.26)	.000 (.55)	.003 (1.39)	.001 (.86)	.002 (1.63)	.244 (1.59)	.216 (1.01)	.177 (1.87)	.158 (.84)	8.159 (1.15)
	PMI (1.53)	.001 (.48)	.000 (.01)	.001 (.96)	.001 (.54)	.001 (.54)	.002 (1.28)	.006 (1.71)	.006 (.75)	.003 (.23)	.027 (1.02)	.010 (.26)	038 (.71)
	MVB (1.51)	.000 (.48)	.000 (.01)	.001 (1.06)	.001 (.74)	.001 (.57)	.002 (1.38)	.005 (1.72)	.007 (.85)	.002 (.17)	.028 (1.07)	.009 (.23)	039 (.73)

La valeur absolue de la statistique "z" est entre parenthèses.

Biais de $\hat{\beta}_1$

D=	$\rho = 0,6$						$\rho = 0,8$						$\rho = 0,99$						
	1.0		D*		2D*		1.0		D*		2D*		1.0		D*		2D*		
	5	00	1	00	1	00	5	00	1	00	1	00	5	00	1	00	1	00	
X1 (avec ten- dance, N = 20)	MCD	(.23)	(.01)	(.28)	(.04)	(.37)	(.73)	(.05)	(.53)	(.08)	(.73)	(.05)	(.53)	(.55)	(.03)	(.62)	(.08)	(.54)	(.41)
	DUR	(.37)	(.01)	(.39)	(.02)	(.43)	(.58)	(.03)	(.67)	(.10)	(.59)	(.04)	(.67)	(.66)	(.05)	(.63)	(.01)	(.84)	(.08)
	MVC	(.19)	(.01)	(.37)	(.02)	(.31)	(.15)	(.08)	(.93)	(.10)	(.57)	(.06)	(.95)	(.10)	(.09)	(.36)	(.03)	(.17)	(.22)
	PHI	(.22)	(.02)	(.81)	(.03)	(.28)	(.79)	(.03)	(.16)	(.17)	(.06)	(.07)	(.10)	(.45)	(.02)	(.34)	(.02)	(.11)	(.14)
	MVB	(.00)	(.02)	(.81)	(.03)	(.26)	(.75)	(.03)	(.26)	(.19)	(.07)	(.19)	(.21)	(.52)	(.03)	(.41)	(.03)	(.10)	(.51)
	DIF	(.65)	(.03)	(.67)	(.10)	(.15)	(.26)	(.49)	(.07)	(.78)	(.04)	(.82)	(.10)	(.06)	(.02)	(.30)	(.02)	(.84)	(.58)
X2 (bruit blanc, N = 20)	MCD	(.65)	(.03)	(.38)	(.02)	(.45)	(.74)	(.01)	(.19)	(.34)	(.55)	(.30)	(.02)	(.51)	(.63)	(.03)	(.47)	(.02)	
	DUR	(.02)	(.04)	(.24)	(.03)	(.36)	(.90)	(.00)	(.20)	(.07)	(.23)	(.50)	(.03)	(.77)	(.03)	(.37)	(.01)	(.22)	
	MVC	(.23)	(.04)	(.18)	(.02)	(.43)	(.34)	(.02)	(.21)	(.01)	(.14)	(.54)	(.03)	(.87)	(.00)	(.08)	(.35)	(.02)	
	PHI	(.01)	(.03)	(.82)	(.01)	(.10)	(.04)	(.83)	(.17)	(.03)	(.65)	(.41)	(.01)	(.96)	(.03)	(.36)	(.03)	(.27)	
	MVB	(.80)	(.03)	(.80)	(.00)	(.05)	(.00)	(.87)	(.21)	(.08)	(.62)	(.44)	(.01)	(.96)	(.03)	(.41)	(.07)	(.29)	
	DIF	(.62)	(.04)	(.07)	(.30)	(.45)	(.00)	(.50)	(.24)	(.22)	(.73)	(.32)	(.01)	(.16)	(.03)	(.04)	(.10)	(.02)	
X3, (avec ten- dance, N = 50)	MCD	(.74)	(.00)	(.81)	(.56)	(.17)	(.44)	(.01)	(.95)	(.08)	(.33)	(.41)	(.03)	(.44)	(.26)	(.01)	(.07)	(.09)	
	DUR	(.25)	(.00)	(.74)	(.86)	(.78)	(.05)	(.25)	(.48)	(.98)	(.46)	(.00)	(.43)	(.55)	(.03)	(.22)	(.99)	(.73)	
	MVC	(.25)	(.01)	(.73)	(.86)	(.80)	(.02)	(.02)	(.37)	(.48)	(.99)	(.00)	(.71)	(.46)	(.01)	(.03)	(.49)	(.04)	
	PHI	(.92)	(.00)	(.29)	(.76)	(.80)	(.23)	(.97)	(.84)	(.30)	(.59)	(.32)	(.51)	(.26)	(.00)	(.20)	(.07)	(.88)	
	MVB	(.91)	(.01)	(.32)	(.75)	(.55)	(.02)	(.02)	(.89)	(.30)	(.59)	(.38)	(.60)	(.19)	(.00)	(.11)	(.08)	(.85)	
	DIF	(.69)	(.01)	(.71)	(.59)	(.14)	(.41)	(.66)	(.69)	(.40)	(.53)	(.65)	(.61)	(.59)	(.00)	(.07)	(.07)	(.68)	
X4, (bruit blanc, N = 50)	MCD	(.15)	(.02)	(.74)	(.20)	(.48)	(.46)	(.02)	(.44)	(.13)	(.87)	(.49)	(.03)	(.29)	(.03)	(.50)	(.02)	(.94)	
	DUR	(.06)	(.00)	(.28)	(.37)	(.27)	(.65)	(.01)	(.05)	(.83)	(.06)	(.75)	(.46)	(.75)	(.01)	(.81)	(.16)	(.20)	
	MVC	(.08)	(.00)	(.24)	(.36)	(.26)	(.63)	(.01)	(.07)	(.86)	(.07)	(.72)	(.45)	(.73)	(.01)	(.80)	(.16)	(.21)	
	PHI	(.11)	(.00)	(.17)	(.31)	(.31)	(.18)	(.58)	(.09)	(.85)	(.07)	(.77)	(.37)	(.66)	(.00)	(.75)	(.08)	(.23)	
	MVB	(.09)	(.00)	(.19)	(.31)	(.32)	(.19)	(.58)	(.08)	(.84)	(.06)	(.77)	(.36)	(.66)	(.01)	(.74)	(.07)	(.24)	
	DIF	(.34)	(.00)	(.29)	(.32)	(.38)	(.18)	(.56)	(.15)	(.89)	(.13)	(.84)	(.37)	(.65)	(.00)	(.76)	(.11)	(.24)	

La valeur absolue de la statistique "z" est entre parenthèses.

$$z = \frac{\sqrt{1000} (\bar{\beta} - \beta)}{\left[\frac{1}{1000} \sum_{i=1}^{1000} (\hat{\beta}_i - \bar{\beta})^2 \right]^{1/2}} \sim \text{approx } N(0, 1)$$

Le dénominateur est la variance estimée soit la différence entre l'erreur quadratique moyenne (EQM) et le biais au carré.

En fixant le niveau du test à 1% nous devons rejeter l'hypothèse nulle si $|z| > 2,576$.

Les valeurs de "z" sont données entre parenthèses au tableau 3. Nous retrouvons maintenant deux modèles où le biais est statistiquement différent de zéro. Ceci se produit dans les deux cas pour la constante, lorsque la taille d'échantillon est petite (20) et que la variable explicative est un bruit blanc ($\rho=0,6$; $d=0,5$ et $\rho=0,8$; $d=1,5d^*$). Si l'hypothèse nulle doit être rejetée, nous croyons qu'il s'agit plutôt de l'effet du hasard puisque les biais restent très faibles en valeur absolue. Notons enfin que les cas où le biais est important en valeur absolue, sont facilement rejetés puisque la variance est aussi plus grande.

Les paramètres estimés $\hat{\beta}_0$ et $\hat{\beta}_1$ semblent donc effectivement centrés.

VI.3.2. Efficacité de $\hat{\beta}_0$ et $\hat{\beta}_1$

Le but premier des études empiriques précédentes était d'évaluer les performances de divers estimateurs lorsque ρ doit être estimé. Pour cela, les auteurs ont eu recours à diverses statistiques telles que les EQMs (ou REQMs), leurs ratios, ou le nombre de fois (NF) qu'un estimateur était plus près de la vraie valeur qu'un autre. Une lacune importante de cette approche est qu'elle ne nous permet pas de distinguer les causes des différences d'efficacité.

En effet, chacune des EQMs des paramètres ($\hat{\beta}_0, \hat{\beta}_1$) peut être vu comme la somme de deux termes soit la variance théorique (ρ connu) plus un terme (k) qui est dû uniquement à l'estimation de ρ ;

$$\text{EQM}(\hat{\beta}_\rho) = \text{Var}(\hat{\beta}_\rho) + k.$$
 Les différences entre deux estimateurs peuvent donc être dues à l'un ou l'autre de ces termes ou à une combinaison des deux.

Nous examinerons dans un premier temps le rapport entre les EQMs et les variances théoriques (ρ connu). Lorsque ces rapports sont près de l'unité, nous pourrions conclure que les variances sont indépendantes de l'estimation de ρ . Les résultats théorique (chapitre IV) seront directement confirmés puisque les variances empiriques ne sont pas différentes des variables théoriques avec lesquelles ces résultats ont été obtenus. Une analyse plus approfondie ne se révélera donc nécessaire que dans les cas contraire.

Les tableaux 5 à 8 donnent les REQMs de chaque estimateur avec le ratio entre l'EQM et la variance théorique et le nombre de fois que cet estimateur est plus près de la vraie valeur que le MVS. Rappelons ici que les covariances théoriques de DUR et MVC sont celles de CORC alors que pour PWI et MVS nous utilisons PW.

Comme nous nous y attendions, les EQMs des MCO sont toujours très près des variances théoriques. Etant donné que ρ n'est pas estimé, les variances empiriques ne sont affectées que par la génération des variables aléatoires. Seul le hasard ou une erreur de programmation auraient pu expliquer une différence appréciable entre ces valeurs. Nous pourrions donc porter toute notre attention sur les méthodes qui corrigent l'autocorrélation d'une façon ou d'autre autre.

VI.3.3. La pente ($\hat{\beta}_1$)

Observons d'abord le comportement des ratios pour la pente ($\hat{\beta}_1$, tableau 5). Lorsque la variable explicative est un bruit blanc (X2 et X4), les différences entre les variances théoriques et les EQMs sont négligeables, peu importe la méthode d'estimation. Par contre, avec une tendance (X1, X3), l'estimation de ρ affecte assez considérablement les variances empiriques de MVC et DUR et dans une moindre mesure celles de PWI et MVS. Cet effet est d'autant plus important que ρ est grand et (ou) la taille d'échantillon (N) est petite. Par exemple, lorsque N=50, aucun rapport n'est différent de 1 sauf pour $\rho=0,99$; mais si N=20 l'EQM de MVC est toujours différente de la variance théorique

Tableau 5
Efficacité de $\hat{\beta}_1$

	D=	REQM					EQM/COV				
		.5	1.0	D*	1.5D*	2D*	.5	1.0	D*	1.5D*	2D*
X1 (avec tendance, N = 20)	RD= .60										
	MCD	.069	.076	.092	.116	.144	.964	.989	.986	1.001	1.024
	DUR	.090	.096	.099	.096	.104	.893	1.023	1.083	1.020	1.181
	MVC	.111	.117	.123	.107	.132	1.361	1.501	1.665	1.267	1.903
	PWI	.062	.073	.095	.142	.188	1.085	1.071	.997	1.218	1.306
	MVS	.062	.073	.094	.137	.180	1.084	1.057	.964	1.127	1.203
	DIF	.110	.127	.149	.189	.230	ND	ND	ND	ND	ND
	RD= .80										
	MCD	.106	.124	.180	.234	.318	1.005	1.067	1.013	.927	1.037
	DUR	.146	.154	.175	.188	.196	.742	.822	1.063	1.221	1.330
	MVC	.191	.193	.201	.199	.208	1.263	1.293	1.404	1.380	1.494
	PWI	.092	.111	.174	.228	.311	1.227	1.200	1.054	.902	.991
	MVS	.093	.111	.175	.230	.316	1.241	1.198	1.058	.917	1.023
	DIF	.114	.126	.175	.227	.302	ND	ND	ND	ND	ND
	RD= .99										
	MCD	.196	.220	.481	.639	.847	.847	1.001	1.048	.925	.955
	DUR	.227	.249	.426	.544	.651	.461	.553	1.618	2.634	3.783
	MVC	.264	.275	.422	.517	.605	.623	.673	1.591	2.384	3.263
PWI	.169	.189	.422	.559	.716	1.109	1.312	1.585	1.416	1.378	
MVS	.173	.192	.437	.585	.765	1.153	1.363	1.700	1.552	1.569	
DIF	.157	.164	.336	.449	.590	ND	ND	ND	ND	ND	
X2 (bruit blanc, N = 20)	RD= .60										
	MCD	.070	.074	.082	.098	.121	1.042	1.004	.971	.958	1.010
	DUR	.059	.061	.059	.059	.058	1.067	1.158	1.078	1.073	1.054
	MVC	.058	.061	.059	.059	.058	1.060	1.150	1.070	1.075	1.044
	PWI	.054	.057	.057	.060	.061	1.030	1.085	1.008	.942	.811
	MVS	.054	.057	.057	.061	.062	1.029	1.086	1.018	.966	.844
	DIF	.055	.057	.054	.056	.059	ND	ND	ND	ND	ND
	RD= .80										
	MCD	.085	.099	.113	.146	.182	.966	1.035	.948	.973	.981
	DUR	.054	.055	.053	.052	.052	1.076	1.146	1.054	1.014	1.007
	MVC	.053	.055	.053	.052	.052	1.060	1.131	1.042	1.004	1.001
	PWI	.051	.054	.052	.052	.052	1.014	1.138	1.015	.951	.860
	MVS	.051	.054	.052	.052	.052	1.016	1.146	1.028	.968	.880
	DIF	.050	.052	.050	.050	.051	ND	ND	ND	ND	ND
	RD= .99										
	MCD	.148	.151	.196	.243	.298	.995	.981	.976	.961	.967
	DUR	.050	.050	.047	.050	.049	1.137	1.120	1.003	1.148	1.077
	MVC	.050	.049	.047	.050	.048	1.124	1.102	.991	1.118	1.050
PWI	.049	.048	.046	.048	.047	1.079	1.069	.951	1.063	.997	
MVS	.049	.049	.046	.048	.047	1.092	1.078	.961	1.066	1.001	
DIF	.048	.048	.045	.048	.046	ND	ND	ND	ND	ND	

REQM : Racine de l'erreur quadratique moyenne.

EQM/COV : Ratio de l'erreur quadratique moyenne sur la variance théorique (ρ connu).

ND : Non disponible.

Tableau 5 (suite)
Efficacité de $\hat{\beta}_1$

	D=	REQM					EQM/COV				
		5	1.0	D*	1.5D*	2D*	5	1.0	D*	1.5D*	2D*
X3 (avec tendance, N = 50)	RD= .60										
	MCD	.011	.011	.011	.012	.013	1.014	.973	1.048	1.012	.987
	DUR	.011	.011	.011	.011	.011	1.017	.968	1.037	.951	.999
	MVC	.011	.011	.011	.011	.011	1.013	.965	1.035	.949	.999
	PWI	.010	.010	.011	.013	.015	1.044	.973	1.054	1.174	1.215
	MVS	.010	.010	.011	.013	.015	1.044	.973	1.046	1.143	1.174
	DIF	.029	.029	.026	.028	.027	ND	ND	ND	ND	ND
	RD= .80										
	MCD	.018	.019	.021	.023	.027	.941	.942	1.009	.985	1.027
	DUR	.019	.020	.020	.021	.021	.841	.943	.978	1.108	1.067
	MVC	.019	.020	.020	.021	.022	.840	.935	.976	1.104	1.145
	PWI	.016	.018	.021	.024	.029	.908	.960	1.071	.972	.982
	MVS	.016	.018	.021	.024	.029	.915	.957	1.058	.969	1.016
	DIF	.030	.030	.030	.031	.031	ND	ND	ND	ND	ND
	RD= .99										
	MCD	.057	.065	.119	.150	.206	.887	.992	1.087	.903	1.023
	DUR	.057	.060	.085	.102	.120	.454	.513	1.012	1.463	2.026
	MVC	.058	.062	.082	.094	.109	.477	.544	.961	1.243	1.671
PWI	.049	.055	.092	.113	.149	1.041	1.185	1.205	.969	1.026	
MVS	.050	.056	.098	.121	.162	1.058	1.218	1.363	1.123	1.226	
DIF	.048	.051	.082	.101	.139	ND	ND	ND	ND	ND	
X4 (bruit blanc, N = 50)	RD= .60										
	MCD	.039	.041	.040	.038	.039	1.022	1.090	1.058	.944	.983
	DUR	.029	.030	.029	.029	.029	1.023	1.037	1.010	.963	1.009
	MVC	.029	.029	.029	.028	.029	1.017	1.029	1.007	.960	1.008
	PWI	.029	.029	.029	.029	.030	1.015	1.019	1.010	.982	1.003
	MVS	.029	.029	.029	.029	.030	1.016	1.020	1.010	.983	1.004
	DIF	.029	.029	.029	.029	.030	ND	ND	ND	ND	ND
	RD= .80										
	MCD	.043	.045	.046	.050	.053	.932	.970	.968	.997	.966
	DUR	.026	.027	.026	.025	.026	.969	1.019	1.005	.895	.975
	MVC	.026	.027	.026	.025	.026	.967	1.019	1.004	.895	.973
	PWI	.026	.027	.026	.025	.026	.976	1.019	1.006	.883	.984
	MVS	.026	.027	.026	.025	.026	.976	1.019	1.007	.884	.985
	DIF	.026	.027	.026	.025	.026	ND	ND	ND	ND	ND
	RD= .99										
	MCD	.062	.061	.066	.069	.072	1.016	.991	1.055	1.009	.946
	DUR	.023	.024	.024	.024	.025	.948	.992	.988	1.032	1.055
	MVC	.023	.024	.024	.024	.025	.947	.991	.988	1.032	1.054
PWI	.023	.024	.024	.024	.025	.941	.987	.979	1.028	1.047	
MVS	.023	.024	.024	.024	.025	.941	.988	.980	1.027	1.047	
DIF	.023	.024	.024	.024	.025	ND	ND	ND	ND	ND	

Tableau 6

Nombre de fois qu'un estimateur de β_1 est plus près de la vraie valeur que MVS

D=	5	10	D*	1.5D*	2D*	5	10	D*	1.5D*	2D*
	X1 (avec tendance, N = 20)					X3 (avec tendance, N = 50)				
RD= .60										
MCD	.383	.429	.498	.607	.659	.428	.472	.488	.587	.578
DUR	.268	.369	.503	.610	.689	.349	.443	.504	.571	.607
MVC	.267	.365	.492	.598	.685	.348	.444	.505	.572	.609
PWI	.576	.518	.480	.382	.338	.541	.500	.481	.382	.404
MVS	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND
DIF	.309	.327	.318	.301	.312	.210	.216	.249	.275	.304
RD= .80										
MCD	.340	.369	.438	.441	.500	.376	.415	.480	.504	.531
DUR	.265	.334	.549	.620	.732	.331	.411	.517	.557	.651
MVC	.244	.307	.509	.583	.703	.329	.408	.520	.557	.654
PWI	.602	.579	.554	.567	.558	.569	.526	.481	.487	.490
MVS	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND
DIF	.432	.439	.514	.540	.568	.305	.339	.344	.392	.493
RD= .99										
MCD	.354	.302	.259	.228	.215	.351	.356	.303	.268	.188
DUR	.367	.354	.503	.539	.612	.461	.477	.688	.705	.806
MVC	.324	.319	.454	.458	.529	.459	.471	.676	.699	.812
PWI	.629	.651	.742	.767	.802	.599	.596	.701	.747	.827
MVS	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND
DIF	.528	.593	.742	.789	.834	.518	.557	.705	.757	.830
	X2 (bruit blanc, N = 20)					X4 (bruit blanc, N = 50)				
RD= .60										
MCD	.373	.366	.327	.272	.280	.361	.346	.343	.386	.390
DUR	.393	.426	.493	.505	.547	.481	.468	.477	.499	.500
MVC	.394	.443	.485	.501	.552	.480	.471	.491	.504	.508
PWI	.496	.520	.545	.577	.616	.522	.520	.513	.506	.505
MVS	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND
DIF	.464	.476	.518	.560	.599	.486	.499	.490	.512	.507
RD= .80										
MCD	.313	.287	.251	.174	.152	.305	.301	.306	.277	.281
DUR	.446	.463	.490	.517	.524	.503	.506	.482	.487	.540
MVC	.448	.465	.493	.528	.514	.507	.511	.481	.485	.540
PWI	.511	.506	.541	.580	.597	.495	.517	.500	.525	.557
MVS	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND
DIF	.493	.494	.514	.556	.582	.492	.502	.493	.506	.547
RD= .99										
MCD	.166	.161	.141	.111	.106	.214	.231	.203	.217	.211
DUR	.507	.470	.493	.461	.471	.494	.475	.468	.502	.488
MVC	.514	.488	.497	.480	.480	.494	.478	.470	.506	.491
PWI	.569	.548	.556	.517	.545	.495	.499	.493	.476	.463
MVS	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND
DIF	.548	.531	.538	.502	.537	.492	.492	.491	.476	.475

Tous les chiffres sont en proportion de l'échantillon total.

alors que ceux de MVS sont très semblables sauf lorsque ρ est très grand (0,99).

Le point le plus étonnant est sûrement le ratio des variances pour les estimateurs conditionnels qui est beaucoup plus petit que l'unité lorsque ρ est grand et $\sigma_1^2(1-\rho^2)/\sigma_e^2$ est petit. Il semble ici préférable d'estimer ρ plutôt que d'utiliser sa vraie valeur. Ceci paraît contre-intuitif, mais puisque MVC n'est pas le meilleur estimateur, il peut exister des valeurs de $Q_1 \neq Q$ telles que :

$$\sigma_e^2 (X'Q_1'Q_1X)^{-1} X'Q_1'Q_1VQ_1'Q_1X(X'Q_1'Q_1X)^{-1} < \sigma_e^2 (X'Q'QX)^{-1}$$

Si les valeurs de $\hat{\rho}$ sont concentrés autour de la valeur de Q_1 , il est probable que les variances empiriques seront plus petites que celles calculées avec la vraie valeur de ρ . Notons cependant que cette réduction de la variance n'est pas suffisante pour que l'estimation conditionnelle devienne préférable à l'estimation stationnaire. Les conclusions théoriques restent donc valides : il est préférable d'inclure la première observation si $d < d^*$. Seule la différence entre les deux méthodes est moins importante que prévue.

Examinons maintenant plus en détail les autres cas où l'estimation de ρ affecte les EQMs. Toujours pour $\rho=0,99$, et X avec tendance, les REQMs de MVC, DUR, PWI et MVS nous semblent approximativement égales lorsque $d = d^*$. Notons que la taille d'échantillon affecte toutes les méthodes de la même façon : lorsqu'elle est grande (50), une seule EQM

est différente de la variance théorique (MVS), lorsqu'elle est petite (20) toutes les EQM augmentent d'environ 25% par rapport à leurs valeurs théoriques. Ainsi, toutes les méthodes restent aussi efficaces l'une que l'autre avec une légère préférence pour MVC.

Pour terminer avec les grandes valeurs de ρ (0,99), il reste les cas où $d > d^*$. Nous nous attendons alors à une meilleure performance des estimateurs conditionnels et c'est effectivement ce que nous observons. Le MVC offre encore la plus faible REQM, suivi de près par DUR.

Pour les petites valeurs de ρ (0,6, 0,8), les EQMs ne sont éloignées des variances théoriques que lorsque N est petit (20). Comme prévu, il est préférable d'inclure la première observation lorsque $d < d^*$. PWI et MVS sont alors équivalents mais DUR surpasse clairement MVC. Si $d = d^*$, DUR, PWI et MVS sont très peu différents, mais MVC reste moins efficace que les autres. Enfin, lorsque $d > d^*$ les résultats théoriques sont respectés puisque DUR est le meilleur estimateur suivi de MVC.

Avant de passer à l'efficacité de la constante, quelques remarques s'imposent sur l'estimation en premières différences (DIFF). Cette méthode est toujours la plus efficace lorsque ρ est près de l'unité, en particulier si la taille d'échantillon est petite (20). De plus, il se révèle au moins aussi efficace que les autres méthodes pour les plus faibles valeurs de ρ (0,6, 0,8) lorsque la variable explicative est un bruit blanc (X2, X4). Par exemple, c'est lui qui présente la plus faible REQM pour X2, $N=20$, $\rho=0,6$ et $d=d^*$.

VI.3.4. La constante ($\hat{\beta}_0$)

Si l'estimation de ρ affecte somme toute assez peu les variances de la pente et que les résultats théoriques du chapitre IV sont généralement confirmés, il en est tout autrement pour la constante. Comme le montre le tableau 7, seule l'EQM des MCO reste toujours égale à la variance théorique. Pour les méthodes stationnaires (MVS et PWI), les ratios sont relativement importants lorsque ρ est petit (0,6, 0,8) et d est grand. Pour les méthodes conditionnelles (MVC, DUR), elles ne sont vraiment équivalentes à CORC que si N est grand (50) et ρ est très petit (0,6).

Il ne reste donc pratiquement aucun cas qui se comporte identiquement au modèle théorique pour toutes les valeurs de d . Une analyse comparative de toutes les spécifications serait ici beaucoup trop longue et n'apporterait pas nécessairement les éclaircissements souhaités. Nous tenterons plutôt de dégager les points les plus importants en laissant au lecteur l'initiative d'établir les comparaisons qui l'intéresse plus particulièrement.

De façon globale, les estimateurs stationnaires offrent une meilleure performance que les méthodes conditionnelles par rapport à leurs variances théoriques. Nous observons moins de cas où les ratios sont différents de 1 et ces différences sont en elles-mêmes moins importantes. Par exemple, l'EQM de PWI est au maximum 3,2 fois plus élevée que la variance théorique ($X4, \rho=0,8, d=2d^*$) alors que celles de DUR et MVC

Tableau 7
Efficacité de $\hat{\beta}_0$

	D=	REQM					EGM/COV							
		5	1.0	D*	1.5D*	2D*	5	1.0	D*	1.5D*	2D*			
X1 (avec tendance, N = 20)	RD= .60													
	MCD	.107	.124	.154	.200	.253	.941	1.008	.982	.988	1.014			
	DUR	.154	.167	.199	.190	.183	.869	1.023	1.446	1.319	1.225			
	MVC	.236	.257	.284	.236	.303	2.039	2.424	2.951	2.029	3.366			
	PWI	.095	.119	.166	.261	.361	1.085	1.071	1.011	1.276	1.460			
	MVS	.095	.118	.162	.247	.339	1.092	1.060	.965	1.146	1.282			
	RD= .80													
	MCD	.162	.202	.323	.437	.604	.985	1.056	1.000	.923	1.044			
	DUR	.293	.288	.373	.424	4.527	.810	.785	1.318	1.705	193.992			
	MVC	.524	.469	.531	.435	.511	2.603	2.079	2.671	1.792	2.476			
	PWI	.136	.183	.335	.462	.659	1.295	1.185	1.059	.946	1.102			
	MVS	.138	.183	.330	.457	.650	1.325	1.178	1.033	.924	1.073			
	RD= .99													
	MCD	.328	.540	3.378	4.874	6.582	.947	1.013	1.013	.940	.965			
	DUR	.564	1.198	3.269	4.957	6.511	.032	.143	1.065	2.448	4.223			
MVC	.744	1.086	3.048	4.194	5.293	.055	.117	.925	1.752	2.791				
PWI	.289	.502	3.302	4.759	6.397	1.081	1.085	1.086	1.004	1.021				
MVS	.294	.507	3.323	4.801	6.469	1.118	1.107	1.100	1.022	1.044				
X2 (bruit blanc, N = 20)	RD= .60													
	MCD	.032	.031	.034	.036	.042	1.087	.965	1.025	.929	.978			
	DUR	.036	.035	.041	.035	.058	1.105	1.032	1.426	1.022	2.796			
	MVC	.039	.036	.038	.035	.038	1.292	1.070	1.183	1.053	1.227			
	PWI	.031	.031	.038	.054	.080	1.133	1.006	1.214	1.740	2.804			
	MVS	.031	.031	.036	.045	.063	1.127	.986	1.087	1.251	1.720			
	RD= .80													
	MCD	.053	.059	.068	.085	.098	.920	1.003	1.021	1.097	1.011			
	DUR	.108	.104	.130	1.678	.155	2.473	2.289	3.563	593.606	5.085			
	MVC	.103	.207	.084	1.118	.331	2.232	9.068	1.483	263.510	23.084			
	PWI	.050	.057	.074	.115	.154	1.003	1.008	1.154	1.676	1.939			
	MVS	.050	.057	.070	.103	.134	.993	.991	1.040	1.347	1.464			
	RD= .99													
	MCD	.236	.400	1.373	2.072	2.628	.989	.943	.994	1.012	.917			
	DUR	1.782	.714	3.620	4.504	11.300	1.676	.269	6.916	10.705	67.385			
MVC	1.483	4.421	2.096	4.461	11.140	1.161	10.314	2.318	10.502	65.490				
PWI	.231	.395	1.375	2.071	2.631	1.021	.942	.998	1.010	.919				
MVS	.232	.396	1.374	2.070	2.630	1.028	.948	.996	1.009	.918				

Tableau 7 (suite)
Efficacité de $\hat{\beta}_0$

	D=	REQM					EQM/COV						
		.5	1.0	D*	1.5D*	2D*	.5	1.0	D*	1.5D*	2D*		
X3 (avec tendance, N = 50)	RO= .60												
	MCD	.040	.042	.045	.047	.053	1.008	1.021	1.083	.969	1.002		
	DUR	.044	.045	.046	.043	.044	.998	1.018	1.095	.918	.969		
	MVC	.044	.045	.046	.042	.044	.994	1.013	1.092	.916	.968		
	PWI	.039	.041	.046	.059	.080	1.037	1.021	1.095	1.277	1.703		
	MVS	.039	.041	.046	.057	.075	1.040	1.021	1.083	1.193	1.473		
	RO= .80												
	MCD	.070	.076	.086	.102	.118	.935	.959	1.015	1.038	1.007		
	DUR	.081	.086	.086	.110	.092	.830	.947	.937	1.549	1.084		
	MVC	.080	.085	.085	.104	.182	.827	.916	.932	1.385	4.260		
	PWI	.062	.072	.093	.125	.174	.957	.983	1.110	1.200	1.487		
	MVS	.063	.072	.092	.121	.165	.968	.981	1.074	1.127	1.326		
	RO= .99												
	MCD	.266	.468	1.665	2.296	3.230	.984	1.075	1.056	.898	1.001		
	DUR	.445	.649	2.126	3.436	7.560	.077	.164	1.767	4.616	22.345		
MVC	2.210	1.023	2.351	3.356	3.661	1.910	.409	2.161	4.403	5.240			
PWI	.253	.453	1.645	2.270	3.195	1.088	1.097	1.058	.899	1.002			
MVS	.253	.455	1.651	2.278	3.206	1.089	1.104	1.066	.905	1.009			
X4 (bruit blanc, N = 50)	RO= .60												
	MCD	.020	.021	.021	.023	.023	.988	1.005	1.012	1.048	.985		
	DUR	.021	.021	.021	.022	.022	.990	.986	1.003	1.009	1.024		
	MVC	.021	.021	.021	.022	.022	.991	.987	1.003	1.009	1.024		
	PWI	.020	.021	.022	.029	.043	.995	.996	1.039	1.576	2.802		
	MVS	.020	.021	.022	.027	.033	.996	.996	1.032	1.308	1.709		
	RO= .80												
	MCD	.038	.041	.041	.047	.051	.947	1.013	.937	1.065	1.060		
	DUR	.047	.064	.042	.045	.045	1.184	2.230	.964	1.092	1.126		
	MVC	.068	.049	.042	.044	.045	2.508	1.304	.970	1.077	1.120		
	PWI	.037	.040	.044	.072	.105	.985	1.009	1.078	2.072	3.225		
	MVS	.037	.039	.043	.061	.083	.982	1.002	.994	1.481	2.008		
	RO= .99												
	MCD	.260	.388	.827	1.261	1.657	.974	.976	.942	1.005	.987		
	DUR	9.883	.973	10.660	17.010	20.270	132.945	1.288	154.671	393.824	559.244		
MVC	5.154	6.730	2.998	5.977	228.200	36.2	61.6	12.2	48.6	70880.2			
PWI	.242	.377	.830	1.277	1.682	1.013	.980	.937	1.008	.992			
MVS	.244	.378	.828	1.272	1.678	1.030	.986	.933	1.000	.987			

sont souvent deux fois plus élevées que si ρ était connu. On trouve même un ratio de 70 880 pour MVC (X4, $\rho=0,99$, $d=2d^*$). En général, les différences observées entre les valeurs théoriques et empiriques sont de moins de 20% pour PWI et MVS.

Entre les deux méthodes stationnaires, MVS nous semble légèrement préférables sauf pour la première variable explicative (avec tendance, $N=20$). Les différences entre ces deux estimateurs sont toujours assez faibles.

A l'opposé, MVC et DUR présentent un comportement assez imprévisible. On note souvent un écart très appréciable entre les deux. Il semble que plus ρ et d sont grands, plus leurs REQMs deviennent erratiques. Par contre, la présence d'une tendance atténue ces problèmes. En fait, aucune des deux méthodes n'est systématiquement préférable à l'autre.

Si nous comparons directement les REQMs des estimateurs conditionnels et stationnaires, ces derniers sont nettement préférables lorsque d n'est pas trop grand. Même lorsque d est grand, PWI et MVS sont quelquefois supérieurs à DUR et (ou) MVC. Ceci se produit lorsque N et ρ sont grands pour les deux formes de variables explicatives et aussi lorsque N est petit et X est un bruit blanc (X2) pour les valeurs de ρ de 0,8 et 0,99. Il ne reste alors que peu de place aux méthodes conditionnelles soit lorsque ρ est très petit (0,6) et d est grand ou pour $\rho=0,8$, $N=50$ et d est grand.

Comme l'ont noté Beach et MacKinnon (1978) ainsi que Park et Mitchell (1980), les estimateurs conditionnels produisent un petit nombre de très mauvaises valeurs pour la constante. Ces valeurs affectent les REQMs de façon dramatique de sorte qu'elles donnent une image déformée de la dispersion véritable. Une autre forme de mesure est donc souhaitable.

En considérant le nombre de fois qu'un estimateur est plus près de la vraie valeur que MVS (NF) en proportion du nombre de reprises (1 000), nous devons admettre que les conclusions tirées des REQMs sont pour le moins douteuses. (tableau 8).

Avec un intervalle de confiance de 5%, des valeurs entre 0,469 et 0,531 ne sont pas différentes de 0,5 pour une binomiale (1 000, 0,5). Pour tous les modèles ou $d=d^*$, le NF des estimateurs conditionnels n'est jamais statistiquement plus petit que 0,5. Les conclusions théoriques sont aussi confirmées dans tous les autres cas : lorsque d est plus grand (petit) que d^* , MVC et DUR sont plus (moins) souvent près de vraie valeur que MVS, leur dispersion est donc plus faible (grande). Il semblerait alors que la distribution de la constante des estimateurs conditionnels soit plus concentrée au centre et dans les queues, au détriment des valeurs moyennes. Soulignons enfin que PWI apparaît très souvent préférable à MVS pour X_1 et X_3 (X avec tendance). Quelquefois le NF de PWI est même plus grand que ceux de DUR et MVC mais ceci ne signifie pas qu'il leur est préférable.

Avant de passer en revue la distribution des autres statistiques, un bref résumé s'impose pour éclaircir la situation. Nous avons d'abord vu que les EQM des estimateurs conditionnels dépendent dans une large mesure de l'estimation de ρ . Lorsque ρ est grand, les variances empiriques ne sont plus indépendantes de σ_1^2 , mais les autres résultats théoriques sont respectés pour $\hat{\beta}_1$. La constante pose certains problèmes puisque des statistiques différentes donnent des conclusions différentes, en particulier lorsque ρ est grand. Par contre, lorsque ρ est très grand l'estimation en premières différences est toujours celle qui est préférable. Les problèmes affectant la constante sont donc indirectement résolus puisque ce paramètre n'est pas estimé.

VI.4. Distribution des autres paramètres

En plus des coefficients de régression, les statistiques sur trois autres paramètres ont été compilées soit $\hat{\rho}$, $\hat{\alpha}$ et s^2 . Nous examinerons d'abord le comportement de $\hat{\rho}$ pour lequel nous avons certains points de comparaison dans l'étude de Beach et MacKinnon (1978). Nous verrons ensuite que la distribution de $\hat{\alpha}$ est très similaire à celle de $\hat{\rho}$. Nous terminerons enfin par quelques observations sur s^2 .

VI.4.1. Distribution de $\hat{\rho}$ (tableau 9)

Toutes les études empiriques précédentes concluent que le biais de $\hat{\rho}$ est négatif. C'est effectivement ce que nous retrouvons ici dans les modèles stationnaires ($d=1$). Les valeurs calculées sont aussi directement comparables à celles de Beach et MacKinnon si on tient

Tableau 9

Biais et efficacité de $\hat{\rho}$

D=	BIAIS				REQM				NF							
	5	1.0	D*	1.50*	20*	5	1.0	D*	1.50*	20*	5	1.0	D*	1.50*	20*	
	X1 (avec tendance, N = 20)															
RD= .60																
DUR	-.245	-.250	-.233	-.215	-.191	.332	.344	.329	.306	.290	.536	.514	.469	.461	.499	
MVC	-.244	-.250	-.230	-.211	-.183	.332	.343	.326	.301	.287	.594	.574	.498	.480	.508	
PFI	-.229	-.227	-.187	-.133	-.067	.324	.335	.319	.293	.295	.795	.760	.711	.652	.528	
MVS	-.249	-.248	-.212	-.163	-.103	.330	.339	.318	.293	.286	ND	ND	ND	ND	ND	
RD= .80																
DUR	-.320	-.303	-.280	-.264	-.222	.393	.382	.356	.349	.305	.535	.517	.434	.417	.400	
MVC	-.318	-.300	-.273	-.249	-.209	.396	.383	.359	.342	.302	.516	.495	.443	.472	.474	
PFI	-.289	-.262	-.216	-.185	-.120	.373	.357	.325	.315	.273	.909	.881	.810	.741	.635	
MVS	-.319	-.293	-.252	-.222	-.163	.388	.372	.339	.326	.282	ND	ND	ND	ND	ND	
RD= .99																
DUR	-.429	-.416	-.410	-.388	-.354	.484	.470	.472	.449	.416	.521	.487	.546	.597	.633	
MVC	-.428	-.418	-.411	-.394	-.359	.488	.475	.487	.475	.454	.527	.514	.549	.581	.621	
PFI	-.381	-.364	-.374	-.361	-.333	.449	.429	.451	.438	.421	.984	.989	.983	.983	.983	
MVS	-.418	-.402	-.415	-.407	-.386	.473	.455	.476	.466	.449	ND	ND	ND	ND	ND	
RD= .60																
DUR	-.166	-.172	-.154	-.143	-.118	.278	.270	.256	.250	.231	.464	.402	.434	.455	.489	
MVC	-.141	-.148	-.133	-.123	-.100	.265	.255	.243	.236	.218	.556	.527	.509	.560	.550	
PFI	-.128	-.115	-.070	-.020	.043	.262	.248	.243	.258	.258	.675	.691	.610	.489	.402	
MVS	-.153	-.143	-.103	-.061	-.005	.265	.251	.239	.243	.233	ND	ND	ND	ND	ND	
RD= .80																
DUR	-.214	-.198	-.191	-.158	-.145	.301	.285	.277	.246	.241	.420	.384	.348	.418	.448	
MVC	-.189	-.175	-.167	-.135	-.130	.283	.267	.254	.224	.223	.620	.551	.500	.547	.535	
PFI	-.164	-.128	-.092	-.031	.010	.265	.249	.234	.216	.217	.814	.728	.659	.512	.405	
MVS	-.198	-.167	-.136	-.079	-.040	.280	.261	.242	.215	.208	ND	ND	ND	ND	ND	
RD= .99																
DUR	-.267	-.265	-.227	-.186	-.173	.330	.326	.298	.267	.255	.312	.297	.273	.251	.211	
MVC	-.240	-.238	-.204	-.162	-.133	.306	.302	.276	.243	.233	.317	.305	.417	.409	.350	
PFI	-.181	-.176	-.133	-.103	-.091	.260	.257	.224	.205	.192	.992	.997	.957	.885	.816	
MVS	-.228	-.223	-.180	-.146	-.131	.288	.285	.250	.227	.213	ND	ND	ND	ND	ND	

NF : Nombre de fois (sur 1 000) qu'un estimateur est plus près de la vraie valeur que MVS.

Tableau 9 (suite)
 Biais et efficacité de $\hat{\rho}$

D=	BIAIS				REQM				NF							
	5	1.0	D*	1.5D*	2D*	5	1.0	D*	1.5D*	2D*	5	1.0	D*	1.5D*	2D*	
X3 (avec tendance, N = 50)	RD= 60															
	DUR	-.090	-.087	-.080	-.084	-.074	160	154	153	150	139	682	607	538	525	537
	MVC	-.098	-.094	-.087	-.090	-.080	164	160	156	154	143	685	582	506	480	513
	PWI	-.093	-.083	-.063	-.038	-.000	162	155	151	151	160	790	738	681	605	511
	MVS	-.103	-.093	-.079	-.052	-.016	166	159	153	151	153	ND	ND	ND	ND	ND
RD= 80																
DUR	-.109	-.117	-.113	-.095	-.095	156	166	160	148	147	705	610	529	495	524	
MVC	-.114	-.122	-.118	-.100	-.099	160	170	164	153	151	671	571	505	472	499	
PWI	-.105	-.103	-.084	-.045	-.018	154	158	146	139	144	840	839	772	627	532	
MVS	-.119	-.118	-.100	-.063	-.039	162	166	153	141	142	ND	ND	ND	ND	ND	
RD= 99																
DUR	-.178	-.171	-.144	-.140	-.119	206	199	176	175	158	549	539	476	416	337	
MVC	-.181	-.174	-.146	-.142	-.119	209	202	179	178	160	531	499	460	408	383	
PWI	-.153	-.144	-.111	-.105	-.080	185	177	149	149	133	999	999	972	939	860	
MVS	-.172	-.163	-.132	-.126	-.101	200	191	164	162	145	ND	ND	ND	ND	ND	
X4 (Pruit blanc, N = 50)	RD= 60															
	DUR	-.034	-.059	-.047	-.057	-.048	133	140	128	134	125	529	464	450	475	536
	MVC	-.030	-.054	-.043	-.034	-.045	130	137	124	131	123	600	527	511	509	534
	PWI	-.046	-.042	-.020	-.001	-.035	129	134	123	141	155	629	598	542	502	426
	MVS	-.037	-.054	-.032	-.014	-.018	132	136	123	137	144	ND	ND	ND	ND	ND
RD= 80																
DUR	-.074	-.070	-.068	-.063	-.054	133	129	124	122	110	538	465	459	502	545	
MVC	-.072	-.068	-.066	-.061	-.053	130	127	121	119	108	638	524	518	538	565	
PWI	-.065	-.051	-.032	-.000	-.034	125	118	112	119	124	737	679	612	483	380	
MVS	-.080	-.066	-.049	-.020	-.012	132	124	115	116	114	ND	ND	ND	ND	ND	
RD= 99																
DUR	-.100	-.100	-.079	-.069	-.057	132	133	111	105	091	447	447	363	308	320	
MVC	-.099	-.099	-.079	-.069	-.057	130	131	110	104	090	495	464	405	334	341	
PWI	-.071	-.069	-.048	-.037	-.028	108	107	086	081	067	952	934	804	672	574	
MVS	-.091	-.089	-.068	-.055	-.044	121	120	098	091	077	ND	ND	ND	ND	ND	

compte des différences dans la génération des variables exogènes (voir tableau 17, Annexe A).

La différence entre la moyenne empirique et la vraie valeur augmente (vers zéro) à mesure que N augmente, ou que ρ baisse ou si X est un bruit blanc. Cependant, une différence importante distingue notre étude des précédentes. Disons d'abord que le biais tend à augmenter avec la variance de la première observation; il augmente tellement qu'il devient quelquefois positif pour les estimateurs stationnaires (PWI, MVS). Par exemple, pour X_4 ($N=50$, bruit blanc), $\rho=0,6$ et $d=2d^*$, le biais pour PWI est de $0,035$. Ces observations contredisent nettement les conclusions des travaux précédents qui ne sont valables que si le modèle est purement stationnaire. Ce résultat peut avoir plusieurs implications, par exemple sur les tests appliqués au coefficient d'auto-corrélation et une étude plus approfondie s'imposerait.

En général, la moyenne des estimateurs conditionnels semble moins sensible à la spécification de d . Le biais reste plus stable, mais aussi plus élevé en valeur absolue que celui des méthodes stationnaires.

Les REQMs suivent approximativement la même direction que la valeur absolue du biais excepté par rapport à ρ : elles baissent lorsque d ou N augmentent ou si X est un bruit blanc, mais elles augmentent avec ρ . Une augmentation de la variance de la première observation améliore donc l'estimation de ρ ce qui est normal puisqu'asymptotiquement,

la variance de $\hat{\rho}$ est inversement proportionnelle à la somme des u_t^2 qui augmente avec d .

Le meilleur estimateur de ρ , au sens des REQMs semble être celui de PWI. Viendraient ensuite dans l'ordre : MVS, MVC et DUR (DUR est cependant préférable à MVC lorsque X comporte une tendance et $N = 50$). Nous constatons ici qu'une estimation plus précise du coefficient d'auto-corrélation n'est pas suffisante pour améliorer l'efficacité des coefficients de régression. Dans plusieurs cas, le meilleur estimateur de ρ ne correspond pas au meilleur pour $\hat{\beta}_0$ et $\hat{\beta}_1$ même en comparant DUR et MVC ou PWI et MVS entre eux.

Bien que les méthodes conditionnelles soient moins efficaces au sens des REQMs, dans plusieurs cas, elles sont plus près de la vraie valeur que MVS pour la majorité des reprises. Ceci se produit lorsque d est grand et ρ est relativement petit (0,6, 0,8).

VI.4.2. Distribution de $\hat{\alpha}$

Les statistiques sur $\hat{\alpha}$ (tableau 10) sont pratiquement équivalentes à celles de $\hat{\rho}$ et paraissent indépendantes de $\hat{\beta}_0$. Dans tous les cas, les biais de $\hat{\alpha}$ et $\hat{\rho}$ sont égaux à la deuxième décimale sauf pour le signe qui est inversé. On ne retrouve que deux exceptions à cette règle soit les modèles où $d > d^*$ lorsque X comporte une tendance, $N = 20$ et $\rho = 0,99$. Les différences sont alors de l'ordre de 0,1 (entre $\hat{\alpha}$ et $\hat{\rho}$).

Tableau 10

Biais et efficacité de $\hat{\alpha}$

D=	BIAIS				REQM				NF							
	5	1.0	D*	1.50*	20*	5	1.0	D*	1.50*	20*	5	1.0	D*	1.50*	20*	
X2 (bruit blanc, N = 20)	RO= .60															
	DUR	.247	.235	.231	.215	.189	.347	.365	.336	.320	.308	.512	.478	.500	.492	.534
	MVC	.247	.233	.228	.211	.181	.348	.362	.336	.317	.302	.567	.510	.518	.521	.544
	PWI	.231	.229	.183	.135	.066	.333	.347	.324	.310	.311	.779	.747	.696	.645	.522
	MVS	.251	.251	.208	.165	.102	.339	.352	.328	.311	.305	ND	ND	ND	ND	ND
	RO= .80															
	DUR	.322	.307	.286	.265	.222	.415	.410	.393	.388	.348	.574	.509	.482	.470	.472
	MVC	.319	.305	.279	.248	.212	.420	.413	.392	.382	.343	.565	.533	.493	.539	.484
	PWI	.292	.267	.219	.185	.118	.387	.379	.359	.360	.311	.906	.867	.779	.716	.667
	MVS	.322	.299	.255	.223	.160	.402	.394	.375	.376	.329	ND	ND	ND	ND	ND
	RO= .99															
	DUR	.429	.419	.473	.428	.376	.513	.550	1.558	1.995	2.344	.555	.533	.573	.610	.650
MVC	.428	.423	.511	.434	.431	.520	.563	1.742	2.446	2.979	.562	.543	.536	.581	.634	
PWI	.377	.368	.465	.403	.449	.463	.493	1.604	2.261	2.802	.984	.984	.973	.978	.982	
MVS	.414	.406	.506	.451	.503	.488	.522	1.699	2.413	3.019	ND	ND	ND	ND	ND	
X1 (avec tendance, N = 20)	RO= .60															
	DUR	.164	.172	.194	.143	.118	.276	.270	.256	.250	.232	.464	.415	.434	.455	.489
	MVC	.139	.147	.132	.124	.100	.264	.255	.243	.236	.219	.566	.530	.507	.565	.552
	PWI	.126	.115	.068	.020	-.043	.260	.248	.243	.257	.259	.673	.692	.609	.493	.396
	MVS	.151	.143	.102	.062	.005	.264	.251	.239	.242	.234	ND	ND	ND	ND	ND
	RO= .80															
	DUR	.214	.197	.190	.159	.146	.303	.285	.275	.249	.244	.429	.390	.340	.412	.449
	MVC	.189	.174	.166	.136	.131	.284	.267	.252	.226	.227	.617	.545	.494	.544	.542
	PWI	.164	.127	.091	.032	-.009	.267	.249	.231	.218	.220	.811	.722	.656	.511	.418
	MVS	.199	.166	.135	.080	.041	.282	.261	.239	.218	.212	ND	ND	ND	ND	ND
	RO= .99															
	DUR	.267	.258	.246	.184	.189	.339	.336	.496	.461	.491	.315	.296	.309	.304	.263
MVC	.240	.230	.223	.193	.171	.315	.311	.457	.404	.440	.502	.506	.453	.464	.430	
PWI	.181	.169	.142	.093	.100	.266	.263	.367	.312	.328	.987	.985	.954	.970	.970	
MVS	.227	.216	.193	.138	.144	.295	.293	.408	.357	.376	ND	ND	ND	ND	ND	

NF : Nombre de fois (sur 1 000) qu'un estimateur est plus près de la vraie valeur que MVS.

Tableau 10 (suite)

Biais et efficacité de $\hat{\alpha}$

D=	BIAIS				REQM				NF						
	5	1.0	D*	1.5D*	2D*	5	1.0	D*	1.5D*	2D*	5	1.0	D*	1.5D*	2D*
RO= .60															
DUR	.091	.086	.080	.085	.073	.162	.156	.153	.151	.140	.654	.611	.538	.518	.542
MVC	.099	.074	.087	.091	.078	.167	.161	.157	.155	.143	.642	.568	.496	.491	.525
PWI	.094	.083	.063	.038	.000	.164	.157	.152	.152	.160	.774	.733	.671	.604	.513
MVS	.105	.093	.075	.031	.016	.168	.160	.154	.151	.154	ND	ND	ND	ND	ND
RO= .80															
DUR	.109	.117	.113	.096	.094	.159	.168	.162	.152	.147	.695	.605	.544	.507	.529
MVC	.114	.122	.118	.101	.098	.163	.173	.166	.156	.151	.664	.584	.510	.484	.506
PWI	.105	.104	.084	.045	.017	.156	.160	.149	.142	.145	.839	.843	.761	.619	.527
MVS	.119	.119	.100	.063	.037	.164	.169	.156	.145	.143	ND	ND	ND	ND	ND
RO= .99															
DUR	.180	.169	.154	.152	.122	.218	.219	.318	.363	.382	.561	.543	.526	.509	.457
MVC	.182	.171	.154	.153	.126	.221	.222	.321	.368	.381	.544	.517	.516	.506	.480
PWI	.154	.141	.114	.112	.084	.194	.192	.266	.297	.303	.974	.984	.977	.981	.989
MVS	.173	.160	.136	.136	.107	.209	.208	.293	.330	.340	ND	ND	ND	ND	ND
RO= .60															
DUR	.053	.059	.048	.058	.048	.133	.140	.129	.135	.126	.524	.464	.459	.476	.538
MVC	.049	.054	.043	.054	.045	.130	.137	.125	.132	.124	.600	.516	.507	.503	.540
PWI	.046	.042	.020	-.000	-.034	.129	.134	.124	.142	.155	.632	.604	.545	.506	.428
MVS	.057	.054	.032	.014	-.018	.132	.136	.124	.138	.145	ND	ND	ND	ND	ND
RO= .80															
DUR	.074	.070	.068	.063	.055	.133	.130	.124	.124	.111	.530	.460	.461	.497	.542
MVC	.072	.068	.066	.061	.054	.130	.127	.122	.121	.109	.637	.524	.514	.527	.558
PWI	.065	.051	.032	.001	-.034	.126	.119	.113	.121	.125	.732	.676	.611	.481	.378
MVS	.079	.066	.049	.020	-.011	.132	.124	.116	.118	.114	ND	ND	ND	ND	ND
RO= .99															
DUR	.101	.102	.081	.067	.059	.138	.145	.138	.138	.131	.466	.434	.423	.398	.394
MVC	.100	.101	.081	.067	.059	.135	.144	.136	.136	.131	.503	.452	.449	.416	.399
PWI	.071	.069	.051	.036	.029	.109	.117	.107	.102	.093	.936	.907	.840	.833	.805
MVS	.092	.089	.071	.054	.046	.123	.130	.123	.117	.108	ND	ND	ND	ND	ND

X3 (avec tendance, N = 50)

X4 (bruit blanc, N = 50)

Les REQMs de ces deux paramètres sont aussi à peu près identiques, mais les différences sont ici beaucoup plus évidentes. Contrairement à $\hat{\rho}$, les REQMs de $\hat{\alpha}$ tendent à augmenter avec d lorsque ρ est très grand (0,99). Ce sont les seuls cas ($\rho=0,99$ et d assez grand) où l'on peut noter une différence entre les deux distributions empiriques. Rappelons qu'il s'agit des mêmes cas où les variances empiriques de la constante étaient très élevées, en particulier pour les méthodes conditionnelles, mais aussi pour les estimateurs stationnaires. Il faut donc que la variance de $\hat{\beta}_0$ soit très grande pour influencer celle de $\hat{\alpha}$.

Les meilleurs estimateurs pour $\hat{\alpha}$ restent les mêmes que ceux de $\hat{\rho}$: les méthodes stationnaires sont légèrement supérieures aux autres.

VI.4.3. Distribution de s^2

La variance estimée (s^2) est sûrement la statistique la plus importante dans un modèle de régression. C'est en grande partie parce que son estimation est faussée que les MCO ne sont pas employés en présence d'autocorrélation. Les méthodes stationnaires risquent également d'être biaisées puisque le poids attribué à la première observation est incorrect lorsque $d \neq 1$.

Les statistiques habituelles ont été compilées pour s^2 , elles sont présentées aux tableaux 11 et 12. Précisons ici que pour les MCO les statistiques ont été compilées par rapport à $\sigma_e^2/(1-\rho^2)$ soit la variance

Tableau 11
Biais et efficacité de s^2

	D=	BIAIS					REQM					
		5	1.0	D*	1.5D*	2D*	5	1.0	D*	1.5D*	2D*	
X1 (avec tendance, N = 20)	RD= 60											
	MCO	.00157	.00144	.00106	.00022	.00113	.0019	.0020	.0024	.0037	.0058	
	DUR	.00035	.00034	.00038	.00030	.00032	.0012	.0012	.0012	.0012	.0013	
	MVC	.00036	.00036	.00041	.00033	.00037	.0012	.0012	.0012	.0012	.0012	
	PWI	.00039	.00030	.00014	.00025	.00067	.0012	.0012	.0013	.0015	.0020	
	MVS	.00039	.00030	.00014	.00026	.00068	.0012	.0012	.0013	.0016	.0020	
	DIF	.00093	.00104	.00109	.00139	.00168	.0018	.0019	.0019	.0022	.0026	
	RD= 80											
	MCO	.00519	.00483	.00394	.00282	.00047	.0029	.0033	.0046	.0066	.0108	
	DUR	.00048	.00041	.00041	.00039	.00036	.0013	.0013	.0012	.0013	.0013	
	MVC	.00051	.00045	.00046	.00045	.00045	.0013	.0013	.0012	.0013	.0012	
	PWI	.00042	.00030	.00008	.00013	.00062	.0012	.0012	.0012	.0015	.0021	
	MVS	.00041	.00030	.00006	.00014	.00064	.0012	.0012	.0013	.0015	.0021	
	DIF	.00047	.00055	.00069	.00083	.00119	.0015	.0015	.0016	.0018	.0023	
	RD= 99											
	MCO	.17531	.17510	.17492	.17472	.17365	.0348	.0351	.0353	.0352	.0364	
	DUR	.00070	.00068	.00051	.00034	.00001	.0013	.0013	.0013	.0014	.0017	
	MVC	.00076	.00074	.00065	.00057	.00037	.0013	.0013	.0013	.0013	.0014	
PWI	.00054	.00048	.00033	.00016	.00030	.0012	.0012	.0013	.0014	.0019		
MVS	.00053	.00047	.00031	.00014	.00033	.0012	.0012	.0013	.0014	.0019		
DIF	.00008	.00009	.00025	.00039	.00080	.0013	.0012	.0014	.0015	.0020		
X2 (bruit blanc, N = 20)	RD= 60											
	MCO	.00101	.00088	.00043	.00050	.00197	.0023	.0025	.0029	.0041	.0067	
	DUR	.00020	.00021	.00024	.00017	.00016	.0012	.0013	.0012	.0012	.0012	
	MVC	.00022	.00024	.00026	.00020	.00020	.0012	.0012	.0012	.0012	.0012	
	PWI	.00031	.00019	.00002	.00035	.00075	.0012	.0012	.0012	.0015	.0020	
	MVS	.00030	.00019	.00001	.00036	.00078	.0012	.0012	.0012	.0016	.0020	
	DIF	.00082	.00088	.00094	.00122	.00148	.0018	.0018	.0019	.0021	.0024	
	RD= 80											
	MCO	.00388	.00329	.00243	.00007	.00333	.0043	.0049	.0061	.0101	.0151	
	DUR	.00025	.00027	.00024	.00026	.00022	.0012	.0012	.0012	.0012	.0012	
	MVC	.00028	.00030	.00028	.00031	.00027	.0012	.0012	.0012	.0012	.0012	
	PWI	.00033	.00022	.00005	.00021	.00067	.0012	.0012	.0012	.0014	.0018	
	MVS	.00032	.00021	.00003	.00025	.00074	.0012	.0012	.0012	.0015	.0019	
	DIF	.00033	.00036	.00046	.00060	.00099	.0014	.0015	.0014	.0016	.0019	
	RD= 99											
	MCO	.16975	.16973	.16446	.15709	.14685	.0407	.0406	.0480	.0580	.0732	
	DUR	.00042	.00046	.00044	.00035	.00031	.0012	.0012	.0012	.0013	.0012	
	MVC	.00048	.00051	.00050	.00042	.00038	.0012	.0012	.0012	.0013	.0012	
PWI	.00026	.00029	.00004	.00025	.00062	.0012	.0012	.0013	.0016	.0020		
MVS	.00023	.00025	.00003	.00035	.00075	.0012	.0012	.0013	.0016	.0021		
DIF	.00002	.00002	.00017	.00041	.00076	.0012	.0012	.0013	.0016	.0020		

Pour MCO, il s'agit du biais et REQM par rapport à $\sigma_e^2/(1-\rho^2)$. Pour les autres, les statistiques sont compilées par rapport à σ_e^2 .

Tableau 11 (suite)
Biais et efficacité de s^2

	D=	BIAIS					REGM						
		5	1.0	D*	1.5D*	2D*	5	1.0	D*	1.5D*	2D*		
X3 (avec tendance, N = 50)	RD= .60												
	MCD	.00076	.00066	.00042	.00002	.00061	.0019	.0020	.0022	.0028	.0036		
	DUR	.00011	.00012	.00010	.00009	.00010	.0007	.0007	.0007	.0008	.0007		
	MVC	.00011	.00012	.00010	.00009	.00010	.0007	.0007	.0007	.0008	.0007		
	PWI	.00015	.00011	.00002	.00019	.00038	.0007	.0007	.0007	.0009	.0011		
	MVS	.00015	.00011	.00002	.00019	.00038	.0007	.0007	.0007	.0009	.0011		
	DIF	.00095	.00094	.00100	.00114	.00122	.0014	.0013	.0014	.0015	.0016		
	RD= .80												
	MCD	.00278	.00270	.00234	.00100	.00047	.0045	.0048	.0052	.0068	.0093		
	DUR	.00010	.00014	.00017	.00012	.00013	.0008	.0008	.0007	.0007	.0007		
	MVC	.00010	.00014	.00017	.00013	.00013	.0008	.0008	.0007	.0007	.0007		
	PWI	.00012	.00012	.00007	.00010	.00028	.0007	.0008	.0007	.0008	.0009		
	MVS	.00012	.00011	.00007	.00011	.00028	.0007	.0008	.0007	.0008	.0010		
	DIF	.00047	.00046	.00046	.00055	.00068	.0010	.0010	.0009	.0010	.0011		
	RD= .99												
	MCD	.16844	.16757	.16361	.16084	.15339	.0399	.0408	.0454	.0498	.0584		
	DUR	.00031	.00032	.00028	.00023	.00023	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008		
	MVC	.00031	.00032	.00029	.00025	.00026	.0008	.0008	.0008	.0008	.0008		
PWI	.00023	.00023	.00009	.00001	.00016	.0007	.0008	.0008	.0008	.0009			
MVS	.00023	.00022	.00008	.00003	.00018	.0007	.0008	.0008	.0008	.0009			
DIF	.00003	.00002	.00009	.00019	.00029	.0007	.0008	.0008	.0008	.0009			
X4 (bruit blanc, N = 50)	RD= .60												
	MCD	.00046	.00031	.00013	.00035	.00092	.0022	.0023	.0024	.0031	.0041		
	DUR	.00010	.00006	.00008	.00006	.00009	.0008	.0008	.0007	.0007	.0008		
	MVC	.00010	.00006	.00008	.00007	.00009	.0008	.0008	.0007	.0007	.0008		
	PWI	.00015	.00006	.00002	.00020	.00033	.0008	.0007	.0007	.0008	.0010		
	MVS	.00015	.00006	.00002	.00020	.00033	.0008	.0007	.0007	.0008	.0011		
	DIF	.00082	.00091	.00088	.00104	.00108	.0013	.0013	.0013	.0014	.0015		
	RD= .80												
	MCD	.00174	.00139	.00085	.00060	.00232	.0059	.0062	.0068	.0086	.0111		
	DUR	.00008	.00007	.00008	.00005	.00009	.0007	.0007	.0008	.0007	.0007		
	MVC	.00009	.00008	.00008	.00005	.00010	.0007	.0007	.0008	.0007	.0007		
	PWI	.00013	.00007	.00001	.00017	.00028	.0007	.0007	.0008	.0008	.0009		
	MVS	.00012	.00007	.00001	.00017	.00029	.0007	.0007	.0008	.0008	.0009		
	DIF	.00038	.00041	.00044	.00053	.00057	.0009	.0009	.0010	.0010	.0010		
	RD= .99												
	MCD	.15470	.15312	.14040	.12169	.09515	.0544	.0564	.0736	.0988	.1345		
	DUR	.00018	.00019	.00017	.00013	.00014	.0007	.0007	.0007	.0007	.0008		
	MVC	.00018	.00019	.00018	.00013	.00014	.0007	.0007	.0007	.0007	.0008		
PWI	.00011	.00010	.00002	.00012	.00023	.0007	.0007	.0008	.0008	.0009			
MVS	.00009	.00008	.00000	.00016	.00027	.0007	.0007	.0008	.0008	.0009			
DIF	.00002	.00002	.00007	.00019	.00029	.0007	.0007	.0008	.0008	.0009			

Tableau 12

Nombre de fois qu'un estimateur de s^2 est plus près de la vraie valeur (σ_e^2) que MVS

D=	5	1.0	D*	1.5D*	2D*	5	1.0	D*	1.5D*	2D*
	X1 (avec tendance, N = 20)					X3 (avec tendance, N = 50)				
RD= .60										
MCO	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND
DUR	.526	.540	.490	.526	.533	.543	.513	.511	.533	.581
MVC	.528	.529	.492	.519	.533	.543	.511	.509	.531	.583
PWI	.328	.353	.392	.508	.590	.409	.427	.462	.553	.601
MVS	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND
DIF	.464	.436	.393	.335	.277	.333	.325	.282	.248	.218
RD= .80										
MCO	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND
DUR	.501	.460	.474	.488	.556	.522	.482	.489	.503	.554
MVC	.487	.449	.464	.480	.552	.521	.483	.489	.503	.554
PWI	.319	.365	.410	.476	.561	.399	.413	.439	.522	.578
MVS	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND
DIF	.525	.507	.454	.439	.406	.439	.441	.410	.354	.365
RD= .99										
MCO	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND
DUR	.475	.464	.476	.483	.508	.476	.460	.458	.489	.524
MVC	.460	.441	.475	.490	.504	.473	.458	.457	.490	.517
PWI	.299	.295	.356	.386	.492	.366	.357	.436	.470	.562
MVS	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND
DIF	.603	.611	.581	.564	.539	.577	.564	.543	.581	.610
	X3 (bruit blanc, N = 20)					X4 (bruit blanc, N = 50)				
RD= .60										
MCO	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND
DUR	.519	.494	.465	.531	.563	.554	.507	.499	.522	.591
MVC	.513	.491	.458	.526	.552	.555	.509	.496	.520	.590
PWI	.354	.390	.435	.546	.620	.396	.446	.467	.560	.604
MVS	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND
DIF	.471	.434	.406	.366	.382	.386	.336	.315	.226	.279
RD= .80										
MCO	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND
DUR	.512	.495	.474	.531	.567	.536	.519	.510	.533	.550
MVC	.509	.497	.473	.529	.565	.536	.515	.511	.532	.548
PWI	.357	.393	.435	.498	.619	.408	.432	.460	.547	.598
MVS	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND
DIF	.530	.486	.492	.494	.558	.448	.434	.431	.373	.398
RD= .99										
MCO	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND
DUR	.454	.420	.484	.517	.573	.456	.464	.474	.509	.522
MVC	.452	.418	.470	.500	.569	.453	.462	.475	.507	.520
PWI	.385	.379	.435	.525	.570	.412	.424	.459	.554	.571
MVS	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND	ND
DIF	.555	.549	.586	.627	.681	.530	.517	.539	.571	.610

de long terme des "u". Les comparaisons avec les autres estimateurs doivent donc être évitées parce que ceux-ci sont basés sur σ_e^2 .

Comme nous nous y attendions, les estimateurs conditionnels sont ceux qui dépendent le moins de la variance de la première observation. Leurs biais et leurs REQMs varient très peu avec d sauf lorsque ρ est grand et N est petit. Nous remarquons qu'ils sous-estiment systématiquement la variance véritable et ce, d'autant plus que N est petit ou ρ est grand. Le biais (en valeur absolue) est aussi plus grand lorsque X est un bruit blanc. Lorsque N est petit, la différence entre la moyenne empirique et la vraie valeur est de l'ordre de 10 à 20%. Une correction supplémentaire serait donc très profitable (en plus de l'ajustement pour le nombre de degrés de liberté).

Entre les deux estimateurs conditionnels, DUR est généralement mieux centré que MVC, mais ce dernier présente les plus faibles REQMs.

Le biais et les REQMs de tous les autres estimateurs dépendent dans une large mesure de σ_1^2 . Dans tous les cas, sauf DIFF, le biais est négatif pour les faibles valeurs de " d " mais devient positif pour les valeurs plus élevées. Par contre, DIFF surestime constamment σ_e^2 , et d'autant plus que d est grand. Les REQMs augmentent elles aussi avec d , elles sont souvent presque deux fois plus grandes entre les valeurs extrêmes de " d ".

Evidemment, les méthodes stationnaires sont les plus efficaces lorsque $d = 1$, mais aussi lorsque $d = d^*$. Pour les valeurs plus

faibles ou plus grandes de d , il est généralement préférable d'employer un estimateur conditionnel.

VI.4.4. Validité des tests

Nous ne reviendrons pas sur l'importance qu'il faut attribuer à la validité des tests de Student. Rappelons tout de même que CORC est le seul estimateur dont les tests sont corrects pour toutes les valeurs de " d " (si ρ est connu).

En pratique, la situation est très différente. Dans la grande majorité des cas, l'hypothèse nulle ($\hat{\beta} = \beta$) est rejetée beaucoup trop souvent comme le montrent les tableaux 13 à 15. Ces résultats confirment ceux de Park et Mitchell (1980) qui, comme nous, trouvent que les tests ne sont valides que pour le coefficient de la pente ($\hat{\beta}_1$) lorsque X est un bruit blanc. Lorsque N est petit, les estimateurs conditionnels nous semblent nettement préférables puisque la proportion de rejets de PWI, MVS et DIFF est trop grande si d et ρ sont assez grands (β_1 , X sans tendance). Lorsque N est plus grand (50), les différences entre ces estimateurs sont moins grandes, mais alors même MVC et DUR tendent à ne pas rejeter l'hypothèse nulle assez souvent.

Dans tous les autres cas, l'hypothèse nulle est rejetée beaucoup plus souvent que ne le laisse supposer le niveau du test; DIFF est l'exception. Notons qu'il est normal de trouver une proportion de rejets très élevée pour $\hat{\alpha}$ (tableau 15) puisque ce coefficient est biaisé. Sa variance a été estimée en utilisant la matrice de covariance $(X'\hat{Q}'\hat{Q}X)^{-1}$ où la première colonne de $\hat{Q}X$ est remplacée par un vecteur unitaire.

Tableau 13

Proportions de rejets de l'hypothèse nulle : $\hat{\beta}_0 = \beta_0$
(distribution de Student)

NIVEAU=	20%					10%					5%						
	1.0		D*		1.5D*		2D*		1.0		D*		1.5D*		2D*		
	5		5		5		5		5		5		5		5		
X1 (avec tendance, N = 20)	D=																
	RO= .60																
	MCD	486	509	599	666	715	346	391	492	566	621	246	299	406	471	551	
	DUR	369	371	399	369	370	237	268	284	252	269	153	197	195	182	201	
	MVC	384	393	427	389	390	260	284	295	263	281	160	198	217	186	210	
	PWI	289	349	469	568	666	166	243	341	442	519	101	173	257	339	400	
	MVS	300	368	480	583	674	180	260	358	463	551	107	184	273	358	439	
	RO= .80																
	MCD	633	654	787	832	893	523	577	726	771	842	415	505	662	715	811	
	DUR	475	485	531	542	595	361	360	409	424	436	276	274	340	341	361	
	MVC	523	525	554	547	541	389	407	444	417	434	295	313	358	343	348	
	PWI	342	430	626	709	801	233	325	542	607	730	171	246	454	530	651	
	MVS	372	464	661	735	826	262	350	568	643	755	182	264	488	566	696	
	RO= .99																
	MCD	790	851	985	983	990	719	817	976	978	989	662	776	974	977	978	
DUR	627	704	941	957	966	520	624	929	942	953	439	563	913	927	938		
MVC	686	728	899	915	923	574	649	871	889	894	480	589	852	869	876		
PWI	562	732	961	949	914	468	655	950	943	907	400	606	945	932	898		
MVS	611	762	973	977	981	517	683	962	969	976	431	634	957	960	966		
RO= .60																	
MCD	539	544	535	547	563	437	429	429	427	461	348	344	336	333	357		
DUR	348	341	328	315	309	246	239	229	211	214	179	169	156	135	151		
MVC	338	323	315	304	303	226	227	210	200	202	164	164	145	122	136		
PWI	307	295	285	259	246	209	195	184	156	161	152	142	138	111	103		
MVS	329	316	312	296	277	222	216	205	182	188	163	150	148	121	126		
RO= .80																	
MCD	669	690	724	776	795	583	618	632	695	720	519	555	627	661			
DUR	438	491	438	438	430	333	348	333	322	331	251	261	256	261	247		
MVC	423	432	416	416	421	300	318	303	306	317	235	235	238	232	233		
PWI	338	365	335	332	255	235	258	251	256	201	173	194	189	200	147		
MVS	391	401	395	421	396	278	310	291	307	265	202	227	229	248	201		
RO= .99																	
MCD	916	952	984	985	992	887	939	978	981	989	865	930	976	976	988		
DUR	776	853	924	918	941	705	804	905	893	921	638	768	884	875	904		
MVC	756	837	897	876	905	683	779	866	853	880	624	739	838	832	855		
PWI	560	670	641	518	472	504	621	631	500	462	457	579	621	486	454		
MVS	702	830	944	956	972	629	783	928	935	963	580	743	914	916	959		

Tableau 13 (suite)

Proportions de rejets de l'hypothèse nulle : $\hat{\beta}_0 = \beta_0$
(distribution de Student)

NIVEAU=	20%					10%					5%				
	5	1.0	D*	1.5D*	2D*	5	1.0	D*	1.3D*	2D*	5	1.0	D*	1.5D*	2D*
X3 (avec tendance, N = 50)															
RO= .60															
MCO	536	550	544	553	602	415	447	454	438	475	332	347	358	348	391
DUR	293	297	299	275	284	187	189	196	168	171	119	123	121	098	105
MVC	300	303	304	280	290	192	193	202	174	179	122	124	127	102	109
PWI	272	294	313	322	366	164	185	199	207	217	115	115	126	138	142
MVS	283	301	328	336	397	174	190	206	219	234	120	117	128	147	158
RO= .80															
MCO	657	688	724	724	774	567	614	635	650	703	508	546	562	589	661
DUR	330	363	360	385	372	229	247	280	246	244	146	170	174	186	179
MVC	336	375	373	363	379	234	253	252	257	250	152	175	181	189	181
PWI	286	362	410	429	479	168	236	288	304	315	119	161	217	210	236
MVS	308	378	433	461	548	183	253	308	343	382	128	180	234	235	281
RO= .99															
MCO	874	939	973	980	995	835	925	969	978	991	804	905	966	973	986
DUR	661	781	877	902	922	575	708	830	879	901	516	646	801	851	876
MVC	675	782	869	890	876	594	710	827	856	844	523	651	787	831	804
PWI	609	765	844	818	725	525	705	821	793	715	442	647	796	775	707
MVS	653	813	931	949	966	576	755	914	930	956	505	704	894	910	954
RO= .60															
MCO	529	512	528	539	552	404	410	418	428	425	321	335	329	331	337
DUR	245	246	254	249	247	158	145	155	151	152	102	090	102	104	098
MVC	246	240	253	249	247	153	145	153	153	151	100	088	095	101	097
PWI	240	228	241	229	222	138	136	144	140	116	088	088	091	084	072
MVS	245	237	252	241	240	149	144	152	152	134	101	090	099	087	080
RO= .80															
MCO	640	684	655	704	697	553	576	580	627	623	484	534	508	566	550
DUR	292	329	295	306	295	201	223	206	204	188	145	144	138	144	135
MVC	287	324	301	296	300	197	223	201	199	186	142	150	136	144	133
PWI	257	293	256	256	217	175	193	155	164	132	130	129	115	120	092
MVS	281	317	283	299	283	193	215	178	190	155	143	144	130	142	108
RO= .99															
MCO	923	938	968	982	977	905	916	956	978	973	876	903	949	973	968
DUR	698	735	786	835	808	606	665	729	781	761	548	616	676	736	716
MVC	687	737	785	822	794	607	660	717	770	747	545	603	667	724	703
PWI	472	566	557	484	427	400	504	523	490	402	353	456	491	426	378
MVS	601	706	827	899	918	515	645	768	871	891	452	581	732	835	858

X4 (bruit blanc, N = 50)

Tableau 14

Proportion de rejets de l'hypothèse nulle : $\hat{\beta}_1 = \beta_1$
(distribution de Student)

NIVEAU=	20%				10%				5%						
	5	1.0	D*	1.5D*	2D*	5	1.0	D*	1.5D*	2D*	5	1.0	D*	1.5D*	2D*
X1 (avec tendance, N = 20)															
RD= 60															
MCO	489	498	581	641	682	365	383	464	530	598	273	296	387	442	521
DUR	378	368	390	359	364	247	269	275	247	258	161	194	199	179	191
MVC	395	389	405	376	391	258	281	290	262	277	177	203	214	191	205
PHI	306	357	440	524	593	190	242	329	387	446	125	180	236	294	324
MVS	312	371	456	537	618	202	246	345	400	476	130	185	254	309	361
DIF	021	059	102	166	238	003	009	037	078	119	0.000	002	004	034	059
RD= 80															
MCO	624	642	761	803	857	507	549	678	745	813	417	482	619	679	778
DUR	463	485	509	514	511	345	366	373	408	403	269	279	300	323	319
MVC	500	516	539	519	511	385	411	397	407	383	298	314	319	328	308
PHI	366	429	576	649	735	267	307	465	545	656	202	251	391	443	575
MVS	392	456	610	680	769	285	332	489	576	694	217	265	416	490	625
DIF	042	063	168	273	406	007	015	075	155	258	002	004	037	074	150
RD= 99															
MCO	759	808	910	927	934	703	728	880	905	917	635	672	849	883	905
DUR	585	618	748	755	785	472	536	677	700	725	404	457	617	652	685
MVC	647	646	711	692	676	522	563	640	612	610	442	483	575	563	563
PHI	535	584	808	850	877	437	499	751	805	850	360	427	700	754	824
MVS	874	605	827	868	892	486	532	780	829	861	399	459	738	787	843
DIF	174	173	326	594	704	074	083	389	493	615	031	039	278	411	542
RD= 60															
MCO	218	235	254	306	360	100	107	134	167	196	050	052	068	078	092
DUR	213	228	198	204	210	104	107	107	095	110	044	062	054	053	056
MVC	214	230	208	206	212	108	108	108	104	111	048	063	055	055	057
PHI	218	214	217	233	231	096	110	110	126	115	046	064	061	054	052
MVS	218	211	217	233	227	089	110	106	124	113	044	062	059	054	050
DIF	234	238	219	226	236	122	124	119	123	130	059	077	059	063	058
RD= 80															
MCO	245	289	333	402	461	110	144	171	216	264	049	075	079	096	096
DUR	183	212	192	195	180	091	116	087	085	089	052	057	044	046	049
MVC	194	213	197	195	194	094	117	100	090	096	053	058	048	046	049
PHI	199	221	205	188	185	098	123	095	101	084	051	059	055	046	037
MVS	195	217	201	183	178	093	112	089	094	083	051	060	053	041	033
DIF	216	229	203	194	190	110	126	105	100	092	055	063	056	043	040
RD= 99															
MCO	390	406	474	538	585	199	196	237	245	243	077	068	060	077	055
DUR	192	197	181	227	202	105	112	103	110	104	052	053	048	058	056
MVC	197	207	186	224	206	109	118	110	115	108	059	057	050	059	058
PHI	201	213	174	190	164	105	114	089	102	084	050	048	036	049	036
MVS	196	204	163	179	154	097	103	083	095	075	047	050	035	044	032
DIF	213	214	182	196	165	117	119	099	100	089	055	054	039	055	035

Tableau 14 (suite)

Proportion de rejets de l'hypothèse nulle : $\hat{\beta}_0 = \beta_1$
(distribution de Student)

NIVEAU- D=	20%				10%				5%						
	5	1.0	D*	1.5D*	2D*	5	1.0	D*	1.5D*	2D*	5	1.0	D*	1.5D*	2D*
X3 (avec tendance, N = 50)															
RO= 60															
MCO	534	505	521	523	554	417	400	427	430	435	331	335	354	342	352
DUR	286	263	279	268	273	193	180	174	168	164	132	110	111	102	105
MVC	292	272	284	270	278	195	185	184	175	167	135	116	116	107	105
PMI	288	269	280	298	287	183	161	173	176	170	121	106	112	113	098
MVS	295	276	289	312	306	190	175	182	186	176	131	110	123	121	110
DIF	006	004	002	001	003	0 000	0 000	0 000	0 000	0 000	0 000	0 000	0 000	0 000	0 000
RO= 80															
MCO	659	638	670	674	728	575	572	576	589	651	496	501	500	530	595
DUR	326	347	348	322	340	204	240	235	227	236	143	177	165	159	173
MVC	334	353	356	327	345	211	247	243	231	244	144	181	176	161	174
PMI	288	334	346	340	367	189	223	247	214	242	123	165	180	141	164
MVS	310	349	366	369	410	201	241	262	240	281	131	175	192	136	196
DIF	008	012	006	019	010	0 000	0 000	0 000	0 000	0 000	0 000	0 000	0 000	0 000	0 000
RO= 97															
MCO	851	857	926	940	960	818	814	908	919	944	775	776	893	909	936
DUR	558	584	635	638	676	483	492	544	568	593	400	420	485	512	537
MVC	571	594	639	646	644	491	505	532	555	566	409	428	478	496	503
PMI	543	571	710	747	813	467	468	625	671	752	387	394	554	592	692
MVS	577	619	771	807	868	509	512	700	732	822	424	439	639	674	773
DIF	135	167	366	451	631	063	081	256	348	528	022	033	174	257	439
RO= 60															
MCO	163	183	154	125	139	073	082	067	049	060	037	040	032	018	023
DUR	206	182	193	174	199	093	106	108	093	102	042	034	044	048	044
MVC	208	182	190	173	199	093	104	107	093	103	041	055	045	049	044
PMI	218	186	198	183	201	095	108	109	096	105	041	046	050	053	055
MVS	214	185	197	179	197	094	107	107	096	100	041	043	048	051	051
DIF	253	228	251	220	251	141	128	133	122	126	061	077	081	066	068
RO= 80															
MCO	123	122	137	119	116	037	049	040	048	029	012	021	010	009	007
DUR	188	197	187	153	187	093	091	091	077	100	032	040	039	037	038
MVC	188	197	187	152	190	092	092	091	079	099	051	042	039	036	042
PMI	190	198	192	159	187	097	094	084	080	093	055	041	045	034	043
MVS	189	192	190	154	185	095	092	081	074	089	052	039	041	031	042
DIF	213	215	216	181	206	122	117	108	088	101	069	060	055	043	050
RO= 97															
MCO	068	067	072	052	033	019	017	013	008	009	004	003	002	002	002
DUR	179	171	193	200	201	084	095	087	093	116	039	043	048	049	060
MVC	181	192	194	201	201	084	095	089	093	115	039	044	049	049	060
PMI	186	194	183	189	182	083	092	088	086	099	038	038	047	045	046
MVS	184	184	174	186	181	077	091	085	085	095	037	038	044	043	044
DIF	197	204	192	198	189	090	102	093	087	101	041	052	052	049	048

Tableau 15

Proportion de rejets de l'hypothèse nulle : $\hat{\alpha} = \alpha$
(distribution de Student)

NIVEAU=	20%				10%				5%							
	5	1.0	D*	1.5D*	2D*	5	1.0	D*	1.5D*	2D*	5	1.0	D*	1.5D*	2D*	
X1 (avec tendance, N = 20)	D=															
	RO= .60															
	DUR	.799	.791	.793	.740	.726	.740	.728	.727	.689	.661	.691	.686	.671	.637	.602
	MVC	.811	.810	.770	.757	.739	.756	.748	.717	.693	.665	.710	.711	.675	.643	.616
	PWI	.779	.761	.759	.749	.782	.723	.701	.693	.688	.727	.674	.648	.645	.622	.660
	MVS	.798	.771	.767	.753	.747	.743	.710	.700	.682	.681	.689	.664	.653	.618	.624
	RO= .80															
	DUR	.843	.819	.821	.788	.727	.797	.771	.768	.724	.660	.761	.738	.713	.677	.614
	MVC	.858	.844	.833	.782	.712	.826	.804	.778	.711	.658	.790	.759	.726	.664	.603
	PWI	.794	.758	.767	.751	.741	.751	.711	.694	.672	.671	.710	.695	.633	.622	.606
	MVS	.855	.808	.765	.759	.723	.807	.747	.693	.685	.649	.761	.707	.628	.623	.597
	RO= .99															
DUR	.938	.905	.933	.947	.966	.921	.861	.902	.939	.953	.904	.833	.889	.927	.941	
MVC	.924	.892	.900	.913	.923	.908	.854	.861	.891	.892	.884	.822	.835	.869	.865	
PWI	.959	.882	.909	.925	.896	.917	.829	.883	.909	.879	.866	.785	.867	.890	.865	
MVS	.982	.925	.930	.958	.972	.963	.886	.917	.948	.962	.935	.850	.906	.934	.954	
X2 (Bruit blanc, N = 20)	RO= .60															
	DUR	.942	.946	.925	.927	.925	.921	.931	.908	.902	.906	.902	.916	.888	.889	.885
	MVC	.945	.952	.938	.908	.925	.924	.926	.919	.886	.902	.903	.901	.898	.872	.878
	PWI	.940	.940	.927	.942	.950	.924	.920	.908	.921	.933	.909	.899	.892	.909	.919
	MVS	.939	.941	.937	.929	.921	.919	.929	.916	.908	.899	.902	.911	.896	.890	.877
	RO= .80															
	DUR	.941	.938	.934	.922	.916	.926	.917	.913	.894	.889	.906	.894	.894	.877	.866
	MVC	.938	.936	.922	.897	.895	.921	.913	.893	.876	.861	.901	.885	.866	.850	.845
	PWI	.931	.930	.919	.933	.947	.914	.904	.895	.921	.936	.891	.884	.866	.903	.909
	MVS	.935	.916	.908	.927	.938	.917	.892	.889	.899	.917	.906	.869	.862	.876	.894
	RO= .99															
	DUR	.970	.951	.924	.931	.946	.951	.941	.899	.901	.917	.944	.935	.878	.886	.895
MVC	.952	.955	.891	.886	.908	.936	.934	.869	.862	.879	.923	.916	.845	.840	.860	
PWI	.775	.750	.590	.490	.440	.760	.737	.574	.474	.422	.743	.713	.565	.462	.413	
MVS	.970	.960	.902	.932	.946	.956	.938	.862	.909	.922	.944	.919	.844	.879	.886	

Tableau 15 (suite)

Proportion de rejets de l'hypothèse nulle : $\hat{\alpha} = \alpha$
(distribution de Student)

NIVEAU=	20%				10%				5%						
	5	1.0	D*	1.5D*	2D*	5	1.0	D*	1.5D*	2D*	5	1.0	D*	1.5D*	2D*
D=															
RO= .60															
DUR	.884	.878	.882	.858	.840	.845	.844	.840	.816	.802	.810	.812	.802	.780	.770
MVC	.884	.883	.880	.861	.849	.861	.857	.836	.819	.806	.837	.830	.803	.786	.780
PVI	.887	.887	.874	.881	.890	.859	.854	.839	.825	.856	.826	.820	.805	.792	.817
MVS	.889	.885	.885	.861	.874	.860	.854	.842	.824	.832	.838	.823	.811	.791	.801
RO= .80															
DUR	.853	.890	.870	.841	.829	.816	.849	.838	.795	.769	.779	.808	.804	.761	.737
MVC	.869	.895	.880	.842	.830	.825	.835	.842	.801	.784	.793	.817	.818	.776	.741
PVI	.852	.858	.855	.851	.884	.805	.817	.809	.808	.836	.770	.791	.779	.779	.802
MVS	.862	.894	.856	.855	.866	.825	.854	.822	.801	.833	.790	.816	.787	.761	.795
RO= .99															
DUR	.958	.943	.895	.922	.926	.948	.926	.862	.898	.904	.938	.910	.839	.873	.886
MVC	.966	.946	.884	.905	.887	.951	.929	.855	.875	.848	.938	.911	.826	.844	.830
PVI	.935	.890	.783	.763	.665	.918	.867	.758	.727	.639	.901	.836	.733	.710	.602
MVS	.984	.938	.907	.934	.964	.974	.926	.879	.911	.949	.959	.909	.858	.890	.932
RO= .60															
DUR	.918	.928	.921	.922	.918	.900	.898	.893	.902	.898	.883	.885	.878	.880	.885
MVC	.922	.929	.917	.920	.924	.908	.899	.898	.900	.906	.894	.880	.881	.880	.885
PVI	.929	.929	.917	.926	.938	.911	.917	.900	.908	.920	.901	.903	.885	.899	.904
MVS	.926	.934	.918	.938	.930	.899	.921	.893	.914	.907	.876	.900	.878	.899	.890
RO= .80															
DUR	.923	.931	.916	.916	.908	.904	.902	.892	.893	.871	.885	.892	.863	.870	.841
MVC	.916	.920	.915	.900	.900	.891	.900	.894	.874	.869	.876	.887	.869	.854	.850
PVI	.916	.915	.917	.934	.924	.889	.894	.884	.903	.905	.878	.863	.860	.881	.885
MVS	.917	.920	.899	.913	.931	.893	.897	.877	.891	.906	.881	.873	.848	.868	.896
RO= .99															
DUR	.932	.908	.849	.836	.826	.909	.892	.815	.796	.777	.895	.861	.783	.768	.732
MVC	.938	.913	.846	.835	.820	.918	.890	.812	.787	.759	.900	.860	.777	.764	.725
PVI	.764	.719	.600	.482	.425	.723	.673	.526	.413	.366	.701	.652	.502	.397	.357
MVS	.922	.880	.783	.787	.756	.898	.857	.741	.712	.673	.883	.836	.699	.647	.587
X3 (avec tendance, N = 50)															
X4 (bruit blanc, N = 50)															

Tableau 16

Nombre d'itérations et temps de traitement

ρ	"d"	X1 (avec trend, N=20)				X2 (bruit blanc, N=20)			
		MVC	PWI	MVS	MVC	PWI	MVS	MVC	
0.6	0.5	N ITERATION=	5. 0130	3. 8220	3. 5950	4. 3280	4. 0540	3. 9880	
	1.0	N ITERATION=	5. 5270	4. 1440	3. 8270	4. 4860	4. 1840	4. 0780	
	d*	N ITERATION=	6. 5090	4. 5480	4. 1940	4. 7220	4. 4150	4. 2860	
	1.5d*	N ITERATION=	6. 3580	5. 1310	4. 6270	4. 8620	5. 2990	4. 7090	
	2d*	N ITERATION=	7. 7000	5. 9440	5. 1550	5. 0690	5. 2010	4. 8820	
0.8	0.5	N ITERATION=	8. 3660	4. 7510	4. 3600	5. 5240	4. 2460	4. 1190	
	1.0	N ITERATION=	9. 3500	5. 0540	4. 5780	6. 2550	4. 5470	4. 2790	
	d*	N ITERATION=	10. 6240	5. 4780	4. 7770	6. 5850	4. 7240	4. 3010	
	1.5d*	N ITERATION=	11. 9300	5. 6410	4. 8680	6. 9550	5. 4080	4. 3300	
	2d*	N ITERATION=	13. 1010	6. 3460	5. 1400	8. 0170	7. 6110	4. 3740	
0.99	0.5	N ITERATION=	12. 0460	5. 7600	4. 9810	14. 6600	5. 9700	4. 0720	
	1.0	N ITERATION=	11. 8000	5. 9150	5. 1100	16. 6550	5. 8100	4. 0560	
	d*	N ITERATION=	18. 3160	7. 4150	5. 8640	22. 5380	9. 3370	3. 8220	
	1.5d*	N ITERATION=	23. 0130	8. 8320	6. 5220	29. 8270	14. 1740	3. 6780	
	2d*	N ITERATION=	28. 8570	10. 2090	7. 6350	32. 0520	17. 8840	3. 5960	
0.6	0.5	N SECONDES=	5. 0010	3. 6050	4. 8180	4. 1980	4. 2310	5. 1250	
	1.0	N SECONDES=	5. 1400	4. 5150	5. 8370	4. 4740	4. 7890	4. 8960	
	d*	N SECONDES=	6. 0480	5. 0490	5. 6040	5. 2170	5. 0440	5. 3180	
	1.5d*	N SECONDES=	5. 7620	4. 8720	5. 8040	4. 5780	5. 0260	5. 2040	
	2d*	N SECONDES=	6. 7540	5. 4750	6. 1940	4. 6140	5. 0130	7. 0870	
0.8	0.5	N SECONDES=	7. 0800	5. 3950	5. 6860	5. 1290	4. 1150	4. 7340	
	1.0	N SECONDES=	7. 6840	4. 7200	5. 6640	5. 7290	4. 6070	5. 3270	
	d*	N SECONDES=	8. 6960	5. 9120	6. 2230	5. 5380	4. 6510	5. 1600	
	1.5d*	N SECONDES=	9. 1660	5. 6270	6. 4790	5. 9240	5. 0960	5. 6360	
	2d*	N SECONDES=	10. 2350	6. 6890	5. 6110	6. 8230	7. 1550	6. 0100	
0.99	0.5	N SECONDES=	9. 4540	5. 2730	6. 5900	11. 8740	5. 6480	5. 1760	
	1.0	N SECONDES=	9. 6860	5. 3700	6. 8360	13. 5940	5. 4460	6. 0400	
	d*	N SECONDES=	14. 8550	6. 8750	6. 9010	16. 7880	8. 5470	4. 9230	
	1.5d*	N SECONDES=	17. 1760	8. 5510	7. 8150	23. 0390	11. 4520	5. 3210	
	2d*	N SECONDES=	21. 8180	9. 7500	7. 9190	24. 2370	14. 2640	5. 0210	

Les mêmes tests ont été effectués en utilisant la distribution normale plutôt que celle de Student. Comme le lecteur pourra le constater à l'Annexe B, les deux tests sont pratiquement identiques et ne doivent alors être utilisés qu'avec la plus grande prudence.

VI.5. Coûts de traitement

Beach et MacKinnon (1978) mentionnaient que leur algorithme (MVS) était plus rapide que MVC et que cet avantage devait être pris en compte dans l'évaluation de ces deux estimateurs. Cette observation n'était basée que sur le nombre d'itérations. En plus de calculer le nombre moyen d'itérations, nous avons aussi considéré les temps requis par MVC, PWI et MVS. Ces résultats sont présentés au tableau 16.

Pour tous les estimateurs, le temps et le nombre d'itérations augmentent avec ρ et d . S'il est vrai que MVS peut être jusqu'à cinq fois plus rapide que MVC, la différence en secondes pour une estimation est infime (moins de 0,03) et peut être considérée comme nulle.

CONCLUSION

Après avoir vu qu'en présence d'autocorrélation, la première observation pouvait être incluse avec un poids erroné. Nous avons démontré que dans un modèle simple, l'estimation conditionnelle était préférable si le rapport entre la variance de la première observation et celle de long terme était plus grande que la valeur critique :

$$2 + (1-\rho^2)/(1-\rho)^2 (N-1)$$

Nous avons ensuite étendu ce résultat au modèle général avec un nombre indéterminé de variables explicatives. La valeur critique devient alors :

$$2 + (1-\rho^2) \underline{x}_1'(X'Q'QX)^{-1} \underline{x}_1$$

si le rapport est plus grand que cette borne, CORC est plus efficace que PW au sens où la différence de leur matrice de covariance est positive semi-définie.

Nous avons ensuite élaboré une vaste étude de Monte-Carlo pour vérifier si les résultats précédents sont affectés par l'estimation de ρ . Les estimateurs conditionnels (MVC et DUR) sont alors ceux qui sont les plus sensibles à cette nouvelle inconnue, et d'autant plus que ρ est grand. En fait, la borne théorique reste valable pour le coefficient de la pente (β_1) mais non pour la constante (β_0) d'après

les erreurs quadratiques moyennes (EQM). Par contre, tous les résultats théoriques sont confirmés si l'on se fie au nombre de fois où un estimateur est plus près de la vraie valeur que le maximum de vraisemblance stationnaire (MVS). Ceci est dû à un petit nombre de très mauvaises valeurs qui gonflent l'EQM de $\hat{\beta}_0$ (MVC et DUR).

Plusieurs autres statistiques ont été compilées, notamment pour $\hat{\rho}$, $(\hat{\beta}_0(1-\hat{\rho}))$ et s^2 . Dans la majorité des cas, les méthodes stationnaires présentent les meilleurs estimés de ρ et α mais sont surpassées par MVC et DUR pour s^2 .

Enfin, les tests de Student sur les coefficients de régression ne sont valides que pour la pente, lorsque la variable explicative est un bruit blanc. Dans tous les autres cas, l'hypothèse nulle est rejetée beaucoup trop souvent.

Toutes les études effectuées jusqu'à présent concluaient qu'il est toujours préférable d'inclure la première observation avec un poids de $\sqrt{1-\rho^2}$. Nous ne prétendons pas ici qu'il est toujours préférable de la laisser tomber, mais nous incitons le lecteur à faire preuve de prudence avant d'effectuer cette transformation; le résultat peut être l'inverse de celui recherché.

Si nous avons pu résoudre certains problèmes dans ce travail, plusieurs autres questions ont été soulevées en cours de route :

- comment vérifier en pratique si la variance de la première observation est plus grande que la borne?
- existe-t-il une méthode plus efficace pour toutes les valeurs de σ_1^2 ?
- comment doit-on effectuer les tests sur les coefficients de régression?
- le biais de s^2 peut-il être corrigé? Si oui, comment?
- pourquoi l'estimation conditionnelle de la constante est-elle si mauvaise? Son espérance mathématique existe-t-elle?

Ces quelques questions ne sont qu'un bref aperçu du travail qui reste à accomplir.

ANNEXE A

Résultats de Beach et MacKinnon (1978)

Tableau 17

Résultats de Beach et MacKinnon (1978)

BIAS AND ROOT MEAN SQUARE ERROR OF FML AND CONVENTIONAL PROCEDURES*

Parameter	True ρ	Trending X, T = 20			Trending X, T = 50			Nontrending X, T = 20		
		Bias	RMSE	No.	Bias	RMSE	No.	Bias	RMSE	No.
ρ	.6	-.250	.328	96	-.075	.143	100	-.125	.249	94
	.8	-.320	.386	104	-.099	.148	91	-.132	.252	96
	.99	-.442	.497	104	-.153	.178	97	-.174	.272	97
β_1	.6	-.460	.514	104	-.161	.189	97	-.219	.281	97
	.8	.010	.138	121*	.002	.043	119*	-.001	.035	115*
	.99	.072	.551	123*	.000	.049	121*	.000	.041	126*
β_2	.6	.009	.215	110	.005	.076	127*	-.002	.062	109
	.8	.086	.578	110	.002	.098	127*	-.047	.495	109
	.99	-.025	.597	110	.053	.436	127*	-.018	.450	109
	.6	.047	1.283	110	.056	1.682	106	.107	3.078	101
	.8	-.006	.088	125*	-.001	.011	106	.002	.041	101
	.99	-.021	.134	119*	.000	.012	109	.002	.041	98
	.6	-.006	.183	113	-.001	.022	111	.001	.037	107
	.8	-.024	.235	113	-.005	.059	111	.001	.033	107
	.99	.005	.266	113	-.004	.065	111	.001	.033	107

* The first element in each cell refers to the FML procedure, and the second refers to the conventional ML procedure.

ANNEXE B

Validité des tests avec la distribution normale

Tableau 18

Proportion de rejets de l'hypothèse nulle : $\hat{\beta}_0 = \beta_0$
(distribution normale)

NIVEAU=	20%						10%						5%																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																		
	D=		1.0		D*		1.5D*		2D*		1.0		D*		1.5D*		2D*																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																														
	5	1.0	5	1.0	5	1.0	5	1.0	5	1.0	5	1.0	5	1.0	5	1.0	5	1.0																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																													
X1 (avec tendance, N = 20)																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																															
RO= .60																				MCO	502	520	616	679	724	370	413	519	584	637	278	333	432	499	583					DUR	384	392	419	390	387	271	288	311	275	292	180	224	233	206	234					MVC	401	417	441	403	408	294	305	324	288	301	189	240	248	209	235					PWI	298	375	486	584	677	196	265	373	469	557	124	197	288	380	446					MVS	319	388	499	603	685	210	275	386	483	578	131	201	295	394	479					RO= .80																				MCO	643	664	793	837	896	541	588	740	785	851	460	535	688	740	821					DUR	497	500	553	558	570	392	381	437	451	463	308	308	372	370	391					MVC	544	536	575	565	552	423	425	472	443	452	337	390	385	374	376					PWI	354	444	642	721	816	255	345	554	627	745	188	269	484	559	680					MVS	386	480	672	743	835	286	370	581	660	770	209	295	518	598	724					RO= .99																				MCO	794	893	986	984	992	734	828	977	978	987	678	793	976	977	979					DUR	646	712	944	957	966	551	645	932	946	957	465	587	921	933	943					MVC	696	735	903	916	925	604	663	880	896	902	521	613	856	876	882					PWI	580	744	963	951	915	495	670	952	943	910	423	621	947	937	900					MVS	623	776	975	978	981	539	698	963	971	978	453	656	958	966	971					RO= .60																				MCO	550	561	551	560	579	458	460	447	449	486	379	371	372	368	404					DUR	359	365	352	325	322	265	262	251	240	233	204	195	183	159	174					MVC	347	339	329	314	315	246	247	234	215	225	186	189	173	148	166					PWI	323	311	302	272	254	225	214	204	178	172	176	162	158	125	123					MVS	344	338	327	316	293	245	232	223	199	198	185	174	165	140	149					RO= .80																				MCO	680	701	734	786	804	601	631	651	713	737	545	575	589	651	684					DUR	453	478	491	452	453	357	367	391	344	358	278	293	285	286	283					MVC	434	453	430	424	436	329	347	330	323	343	259	270	253	256	263					PWI	356	380	346	340	273	253	286	273	267	212	196	214	208	222	164					MVS	404	416	412	438	420	300	332	316	324	282	230	247	249	269	224					RO= .99																				MCO	919	953	984	986	992	895	943	978	982	990	870	931	977	977	989					DUR	787	857	927	919	944	724	816	911	897	926	665	782	893	883	909					MVC	763	840	900	881	908	694	791	874	862	887	652	754	851	840	866					PWI	569	672	641	519	473	516	636	633	500	465	474	595	622	492	455					MVS	709	834	947	957	974	644	793	931	939	966	597	755	923	923	960				
MCO	502	520	616	679	724	370	413	519	584	637	278	333	432	499	583					DUR	384	392	419	390	387	271	288	311	275	292	180	224	233	206	234					MVC	401	417	441	403	408	294	305	324	288	301	189	240	248	209	235					PWI	298	375	486	584	677	196	265	373	469	557	124	197	288	380	446					MVS	319	388	499	603	685	210	275	386	483	578	131	201	295	394	479					RO= .80																				MCO	643	664	793	837	896	541	588	740	785	851	460	535	688	740	821					DUR	497	500	553	558	570	392	381	437	451	463	308	308	372	370	391					MVC	544	536	575	565	552	423	425	472	443	452	337	390	385	374	376					PWI	354	444	642	721	816	255	345	554	627	745	188	269	484	559	680					MVS	386	480	672	743	835	286	370	581	660	770	209	295	518	598	724					RO= .99																				MCO	794	893	986	984	992	734	828	977	978	987	678	793	976	977	979					DUR	646	712	944	957	966	551	645	932	946	957	465	587	921	933	943					MVC	696	735	903	916	925	604	663	880	896	902	521	613	856	876	882					PWI	580	744	963	951	915	495	670	952	943	910	423	621	947	937	900					MVS	623	776	975	978	981	539	698	963	971	978	453	656	958	966	971					RO= .60																				MCO	550	561	551	560	579	458	460	447	449	486	379	371	372	368	404					DUR	359	365	352	325	322	265	262	251	240	233	204	195	183	159	174					MVC	347	339	329	314	315	246	247	234	215	225	186	189	173	148	166					PWI	323	311	302	272	254	225	214	204	178	172	176	162	158	125	123					MVS	344	338	327	316	293	245	232	223	199	198	185	174	165	140	149					RO= .80																				MCO	680	701	734	786	804	601	631	651	713	737	545	575	589	651	684					DUR	453	478	491	452	453	357	367	391	344	358	278	293	285	286	283					MVC	434	453	430	424	436	329	347	330	323	343	259	270	253	256	263					PWI	356	380	346	340	273	253	286	273	267	212	196	214	208	222	164					MVS	404	416	412	438	420	300	332	316	324	282	230	247	249	269	224					RO= .99																				MCO	919	953	984	986	992	895	943	978	982	990	870	931	977	977	989					DUR	787	857	927	919	944	724	816	911	897	926	665	782	893	883	909					MVC	763	840	900	881	908	694	791	874	862	887	652	754	851	840	866					PWI	569	672	641	519	473	516	636	633	500	465	474	595	622	492	455					MVS	709	834	947	957	974	644	793	931	939	966	597	755	923	923	960																								
DUR	384	392	419	390	387	271	288	311	275	292	180	224	233	206	234					MVC	401	417	441	403	408	294	305	324	288	301	189	240	248	209	235					PWI	298	375	486	584	677	196	265	373	469	557	124	197	288	380	446					MVS	319	388	499	603	685	210	275	386	483	578	131	201	295	394	479					RO= .80																				MCO	643	664	793	837	896	541	588	740	785	851	460	535	688	740	821					DUR	497	500	553	558	570	392	381	437	451	463	308	308	372	370	391					MVC	544	536	575	565	552	423	425	472	443	452	337	390	385	374	376					PWI	354	444	642	721	816	255	345	554	627	745	188	269	484	559	680					MVS	386	480	672	743	835	286	370	581	660	770	209	295	518	598	724					RO= .99																				MCO	794	893	986	984	992	734	828	977	978	987	678	793	976	977	979					DUR	646	712	944	957	966	551	645	932	946	957	465	587	921	933	943					MVC	696	735	903	916	925	604	663	880	896	902	521	613	856	876	882					PWI	580	744	963	951	915	495	670	952	943	910	423	621	947	937	900					MVS	623	776	975	978	981	539	698	963	971	978	453	656	958	966	971					RO= .60																				MCO	550	561	551	560	579	458	460	447	449	486	379	371	372	368	404					DUR	359	365	352	325	322	265	262	251	240	233	204	195	183	159	174					MVC	347	339	329	314	315	246	247	234	215	225	186	189	173	148	166					PWI	323	311	302	272	254	225	214	204	178	172	176	162	158	125	123					MVS	344	338	327	316	293	245	232	223	199	198	185	174	165	140	149					RO= .80																				MCO	680	701	734	786	804	601	631	651	713	737	545	575	589	651	684					DUR	453	478	491	452	453	357	367	391	344	358	278	293	285	286	283					MVC	434	453	430	424	436	329	347	330	323	343	259	270	253	256	263					PWI	356	380	346	340	273	253	286	273	267	212	196	214	208	222	164					MVS	404	416	412	438	420	300	332	316	324	282	230	247	249	269	224					RO= .99																				MCO	919	953	984	986	992	895	943	978	982	990	870	931	977	977	989					DUR	787	857	927	919	944	724	816	911	897	926	665	782	893	883	909					MVC	763	840	900	881	908	694	791	874	862	887	652	754	851	840	866					PWI	569	672	641	519	473	516	636	633	500	465	474	595	622	492	455					MVS	709	834	947	957	974	644	793	931	939	966	597	755	923	923	960																																												
MVC	401	417	441	403	408	294	305	324	288	301	189	240	248	209	235					PWI	298	375	486	584	677	196	265	373	469	557	124	197	288	380	446					MVS	319	388	499	603	685	210	275	386	483	578	131	201	295	394	479					RO= .80																				MCO	643	664	793	837	896	541	588	740	785	851	460	535	688	740	821					DUR	497	500	553	558	570	392	381	437	451	463	308	308	372	370	391					MVC	544	536	575	565	552	423	425	472	443	452	337	390	385	374	376					PWI	354	444	642	721	816	255	345	554	627	745	188	269	484	559	680					MVS	386	480	672	743	835	286	370	581	660	770	209	295	518	598	724					RO= .99																				MCO	794	893	986	984	992	734	828	977	978	987	678	793	976	977	979					DUR	646	712	944	957	966	551	645	932	946	957	465	587	921	933	943					MVC	696	735	903	916	925	604	663	880	896	902	521	613	856	876	882					PWI	580	744	963	951	915	495	670	952	943	910	423	621	947	937	900					MVS	623	776	975	978	981	539	698	963	971	978	453	656	958	966	971					RO= .60																				MCO	550	561	551	560	579	458	460	447	449	486	379	371	372	368	404					DUR	359	365	352	325	322	265	262	251	240	233	204	195	183	159	174					MVC	347	339	329	314	315	246	247	234	215	225	186	189	173	148	166					PWI	323	311	302	272	254	225	214	204	178	172	176	162	158	125	123					MVS	344	338	327	316	293	245	232	223	199	198	185	174	165	140	149					RO= .80																				MCO	680	701	734	786	804	601	631	651	713	737	545	575	589	651	684					DUR	453	478	491	452	453	357	367	391	344	358	278	293	285	286	283					MVC	434	453	430	424	436	329	347	330	323	343	259	270	253	256	263					PWI	356	380	346	340	273	253	286	273	267	212	196	214	208	222	164					MVS	404	416	412	438	420	300	332	316	324	282	230	247	249	269	224					RO= .99																				MCO	919	953	984	986	992	895	943	978	982	990	870	931	977	977	989					DUR	787	857	927	919	944	724	816	911	897	926	665	782	893	883	909					MVC	763	840	900	881	908	694	791	874	862	887	652	754	851	840	866					PWI	569	672	641	519	473	516	636	633	500	465	474	595	622	492	455					MVS	709	834	947	957	974	644	793	931	939	966	597	755	923	923	960																																																																
PWI	298	375	486	584	677	196	265	373	469	557	124	197	288	380	446					MVS	319	388	499	603	685	210	275	386	483	578	131	201	295	394	479					RO= .80																				MCO	643	664	793	837	896	541	588	740	785	851	460	535	688	740	821					DUR	497	500	553	558	570	392	381	437	451	463	308	308	372	370	391					MVC	544	536	575	565	552	423	425	472	443	452	337	390	385	374	376					PWI	354	444	642	721	816	255	345	554	627	745	188	269	484	559	680					MVS	386	480	672	743	835	286	370	581	660	770	209	295	518	598	724					RO= .99																				MCO	794	893	986	984	992	734	828	977	978	987	678	793	976	977	979					DUR	646	712	944	957	966	551	645	932	946	957	465	587	921	933	943					MVC	696	735	903	916	925	604	663	880	896	902	521	613	856	876	882					PWI	580	744	963	951	915	495	670	952	943	910	423	621	947	937	900					MVS	623	776	975	978	981	539	698	963	971	978	453	656	958	966	971					RO= .60																				MCO	550	561	551	560	579	458	460	447	449	486	379	371	372	368	404					DUR	359	365	352	325	322	265	262	251	240	233	204	195	183	159	174					MVC	347	339	329	314	315	246	247	234	215	225	186	189	173	148	166					PWI	323	311	302	272	254	225	214	204	178	172	176	162	158	125	123					MVS	344	338	327	316	293	245	232	223	199	198	185	174	165	140	149					RO= .80																				MCO	680	701	734	786	804	601	631	651	713	737	545	575	589	651	684					DUR	453	478	491	452	453	357	367	391	344	358	278	293	285	286	283					MVC	434	453	430	424	436	329	347	330	323	343	259	270	253	256	263					PWI	356	380	346	340	273	253	286	273	267	212	196	214	208	222	164					MVS	404	416	412	438	420	300	332	316	324	282	230	247	249	269	224					RO= .99																				MCO	919	953	984	986	992	895	943	978	982	990	870	931	977	977	989					DUR	787	857	927	919	944	724	816	911	897	926	665	782	893	883	909					MVC	763	840	900	881	908	694	791	874	862	887	652	754	851	840	866					PWI	569	672	641	519	473	516	636	633	500	465	474	595	622	492	455					MVS	709	834	947	957	974	644	793	931	939	966	597	755	923	923	960																																																																																				
MVS	319	388	499	603	685	210	275	386	483	578	131	201	295	394	479					RO= .80																				MCO	643	664	793	837	896	541	588	740	785	851	460	535	688	740	821					DUR	497	500	553	558	570	392	381	437	451	463	308	308	372	370	391					MVC	544	536	575	565	552	423	425	472	443	452	337	390	385	374	376					PWI	354	444	642	721	816	255	345	554	627	745	188	269	484	559	680					MVS	386	480	672	743	835	286	370	581	660	770	209	295	518	598	724					RO= .99																				MCO	794	893	986	984	992	734	828	977	978	987	678	793	976	977	979					DUR	646	712	944	957	966	551	645	932	946	957	465	587	921	933	943					MVC	696	735	903	916	925	604	663	880	896	902	521	613	856	876	882					PWI	580	744	963	951	915	495	670	952	943	910	423	621	947	937	900					MVS	623	776	975	978	981	539	698	963	971	978	453	656	958	966	971					RO= .60																				MCO	550	561	551	560	579	458	460	447	449	486	379	371	372	368	404					DUR	359	365	352	325	322	265	262	251	240	233	204	195	183	159	174					MVC	347	339	329	314	315	246	247	234	215	225	186	189	173	148	166					PWI	323	311	302	272	254	225	214	204	178	172	176	162	158	125	123					MVS	344	338	327	316	293	245	232	223	199	198	185	174	165	140	149					RO= .80																				MCO	680	701	734	786	804	601	631	651	713	737	545	575	589	651	684					DUR	453	478	491	452	453	357	367	391	344	358	278	293	285	286	283					MVC	434	453	430	424	436	329	347	330	323	343	259	270	253	256	263					PWI	356	380	346	340	273	253	286	273	267	212	196	214	208	222	164					MVS	404	416	412	438	420	300	332	316	324	282	230	247	249	269	224					RO= .99																				MCO	919	953	984	986	992	895	943	978	982	990	870	931	977	977	989					DUR	787	857	927	919	944	724	816	911	897	926	665	782	893	883	909					MVC	763	840	900	881	908	694	791	874	862	887	652	754	851	840	866					PWI	569	672	641	519	473	516	636	633	500	465	474	595	622	492	455					MVS	709	834	947	957	974	644	793	931	939	966	597	755	923	923	960																																																																																																								
RO= .80																				MCO	643	664	793	837	896	541	588	740	785	851	460	535	688	740	821					DUR	497	500	553	558	570	392	381	437	451	463	308	308	372	370	391					MVC	544	536	575	565	552	423	425	472	443	452	337	390	385	374	376					PWI	354	444	642	721	816	255	345	554	627	745	188	269	484	559	680					MVS	386	480	672	743	835	286	370	581	660	770	209	295	518	598	724					RO= .99																				MCO	794	893	986	984	992	734	828	977	978	987	678	793	976	977	979					DUR	646	712	944	957	966	551	645	932	946	957	465	587	921	933	943					MVC	696	735	903	916	925	604	663	880	896	902	521	613	856	876	882					PWI	580	744	963	951	915	495	670	952	943	910	423	621	947	937	900					MVS	623	776	975	978	981	539	698	963	971	978	453	656	958	966	971					RO= .60																				MCO	550	561	551	560	579	458	460	447	449	486	379	371	372	368	404					DUR	359	365	352	325	322	265	262	251	240	233	204	195	183	159	174					MVC	347	339	329	314	315	246	247	234	215	225	186	189	173	148	166					PWI	323	311	302	272	254	225	214	204	178	172	176	162	158	125	123					MVS	344	338	327	316	293	245	232	223	199	198	185	174	165	140	149					RO= .80																				MCO	680	701	734	786	804	601	631	651	713	737	545	575	589	651	684					DUR	453	478	491	452	453	357	367	391	344	358	278	293	285	286	283					MVC	434	453	430	424	436	329	347	330	323	343	259	270	253	256	263					PWI	356	380	346	340	273	253	286	273	267	212	196	214	208	222	164					MVS	404	416	412	438	420	300	332	316	324	282	230	247	249	269	224					RO= .99																				MCO	919	953	984	986	992	895	943	978	982	990	870	931	977	977	989					DUR	787	857	927	919	944	724	816	911	897	926	665	782	893	883	909					MVC	763	840	900	881	908	694	791	874	862	887	652	754	851	840	866					PWI	569	672	641	519	473	516	636	633	500	465	474	595	622	492	455					MVS	709	834	947	957	974	644	793	931	939	966	597	755	923	923	960																																																																																																																												
MCO	643	664	793	837	896	541	588	740	785	851	460	535	688	740	821					DUR	497	500	553	558	570	392	381	437	451	463	308	308	372	370	391					MVC	544	536	575	565	552	423	425	472	443	452	337	390	385	374	376					PWI	354	444	642	721	816	255	345	554	627	745	188	269	484	559	680					MVS	386	480	672	743	835	286	370	581	660	770	209	295	518	598	724					RO= .99																				MCO	794	893	986	984	992	734	828	977	978	987	678	793	976	977	979					DUR	646	712	944	957	966	551	645	932	946	957	465	587	921	933	943					MVC	696	735	903	916	925	604	663	880	896	902	521	613	856	876	882					PWI	580	744	963	951	915	495	670	952	943	910	423	621	947	937	900					MVS	623	776	975	978	981	539	698	963	971	978	453	656	958	966	971					RO= .60																				MCO	550	561	551	560	579	458	460	447	449	486	379	371	372	368	404					DUR	359	365	352	325	322	265	262	251	240	233	204	195	183	159	174					MVC	347	339	329	314	315	246	247	234	215	225	186	189	173	148	166					PWI	323	311	302	272	254	225	214	204	178	172	176	162	158	125	123					MVS	344	338	327	316	293	245	232	223	199	198	185	174	165	140	149					RO= .80																				MCO	680	701	734	786	804	601	631	651	713	737	545	575	589	651	684					DUR	453	478	491	452	453	357	367	391	344	358	278	293	285	286	283					MVC	434	453	430	424	436	329	347	330	323	343	259	270	253	256	263					PWI	356	380	346	340	273	253	286	273	267	212	196	214	208	222	164					MVS	404	416	412	438	420	300	332	316	324	282	230	247	249	269	224					RO= .99																				MCO	919	953	984	986	992	895	943	978	982	990	870	931	977	977	989					DUR	787	857	927	919	944	724	816	911	897	926	665	782	893	883	909					MVC	763	840	900	881	908	694	791	874	862	887	652	754	851	840	866					PWI	569	672	641	519	473	516	636	633	500	465	474	595	622	492	455					MVS	709	834	947	957	974	644	793	931	939	966	597	755	923	923	960																																																																																																																																																
DUR	497	500	553	558	570	392	381	437	451	463	308	308	372	370	391					MVC	544	536	575	565	552	423	425	472	443	452	337	390	385	374	376					PWI	354	444	642	721	816	255	345	554	627	745	188	269	484	559	680					MVS	386	480	672	743	835	286	370	581	660	770	209	295	518	598	724					RO= .99																				MCO	794	893	986	984	992	734	828	977	978	987	678	793	976	977	979					DUR	646	712	944	957	966	551	645	932	946	957	465	587	921	933	943					MVC	696	735	903	916	925	604	663	880	896	902	521	613	856	876	882					PWI	580	744	963	951	915	495	670	952	943	910	423	621	947	937	900					MVS	623	776	975	978	981	539	698	963	971	978	453	656	958	966	971					RO= .60																				MCO	550	561	551	560	579	458	460	447	449	486	379	371	372	368	404					DUR	359	365	352	325	322	265	262	251	240	233	204	195	183	159	174					MVC	347	339	329	314	315	246	247	234	215	225	186	189	173	148	166					PWI	323	311	302	272	254	225	214	204	178	172	176	162	158	125	123					MVS	344	338	327	316	293	245	232	223	199	198	185	174	165	140	149					RO= .80																				MCO	680	701	734	786	804	601	631	651	713	737	545	575	589	651	684					DUR	453	478	491	452	453	357	367	391	344	358	278	293	285	286	283					MVC	434	453	430	424	436	329	347	330	323	343	259	270	253	256	263					PWI	356	380	346	340	273	253	286	273	267	212	196	214	208	222	164					MVS	404	416	412	438	420	300	332	316	324	282	230	247	249	269	224					RO= .99																				MCO	919	953	984	986	992	895	943	978	982	990	870	931	977	977	989					DUR	787	857	927	919	944	724	816	911	897	926	665	782	893	883	909					MVC	763	840	900	881	908	694	791	874	862	887	652	754	851	840	866					PWI	569	672	641	519	473	516	636	633	500	465	474	595	622	492	455					MVS	709	834	947	957	974	644	793	931	939	966	597	755	923	923	960																																																																																																																																																																				
MVC	544	536	575	565	552	423	425	472	443	452	337	390	385	374	376					PWI	354	444	642	721	816	255	345	554	627	745	188	269	484	559	680					MVS	386	480	672	743	835	286	370	581	660	770	209	295	518	598	724					RO= .99																				MCO	794	893	986	984	992	734	828	977	978	987	678	793	976	977	979					DUR	646	712	944	957	966	551	645	932	946	957	465	587	921	933	943					MVC	696	735	903	916	925	604	663	880	896	902	521	613	856	876	882					PWI	580	744	963	951	915	495	670	952	943	910	423	621	947	937	900					MVS	623	776	975	978	981	539	698	963	971	978	453	656	958	966	971					RO= .60																				MCO	550	561	551	560	579	458	460	447	449	486	379	371	372	368	404					DUR	359	365	352	325	322	265	262	251	240	233	204	195	183	159	174					MVC	347	339	329	314	315	246	247	234	215	225	186	189	173	148	166					PWI	323	311	302	272	254	225	214	204	178	172	176	162	158	125	123					MVS	344	338	327	316	293	245	232	223	199	198	185	174	165	140	149					RO= .80																				MCO	680	701	734	786	804	601	631	651	713	737	545	575	589	651	684					DUR	453	478	491	452	453	357	367	391	344	358	278	293	285	286	283					MVC	434	453	430	424	436	329	347	330	323	343	259	270	253	256	263					PWI	356	380	346	340	273	253	286	273	267	212	196	214	208	222	164					MVS	404	416	412	438	420	300	332	316	324	282	230	247	249	269	224					RO= .99																				MCO	919	953	984	986	992	895	943	978	982	990	870	931	977	977	989					DUR	787	857	927	919	944	724	816	911	897	926	665	782	893	883	909					MVC	763	840	900	881	908	694	791	874	862	887	652	754	851	840	866					PWI	569	672	641	519	473	516	636	633	500	465	474	595	622	492	455					MVS	709	834	947	957	974	644	793	931	939	966	597	755	923	923	960																																																																																																																																																																																								
PWI	354	444	642	721	816	255	345	554	627	745	188	269	484	559	680					MVS	386	480	672	743	835	286	370	581	660	770	209	295	518	598	724					RO= .99																				MCO	794	893	986	984	992	734	828	977	978	987	678	793	976	977	979					DUR	646	712	944	957	966	551	645	932	946	957	465	587	921	933	943					MVC	696	735	903	916	925	604	663	880	896	902	521	613	856	876	882					PWI	580	744	963	951	915	495	670	952	943	910	423	621	947	937	900					MVS	623	776	975	978	981	539	698	963	971	978	453	656	958	966	971					RO= .60																				MCO	550	561	551	560	579	458	460	447	449	486	379	371	372	368	404					DUR	359	365	352	325	322	265	262	251	240	233	204	195	183	159	174					MVC	347	339	329	314	315	246	247	234	215	225	186	189	173	148	166					PWI	323	311	302	272	254	225	214	204	178	172	176	162	158	125	123					MVS	344	338	327	316	293	245	232	223	199	198	185	174	165	140	149					RO= .80																				MCO	680	701	734	786	804	601	631	651	713	737	545	575	589	651	684					DUR	453	478	491	452	453	357	367	391	344	358	278	293	285	286	283					MVC	434	453	430	424	436	329	347	330	323	343	259	270	253	256	263					PWI	356	380	346	340	273	253	286	273	267	212	196	214	208	222	164					MVS	404	416	412	438	420	300	332	316	324	282	230	247	249	269	224					RO= .99																				MCO	919	953	984	986	992	895	943	978	982	990	870	931	977	977	989					DUR	787	857	927	919	944	724	816	911	897	926	665	782	893	883	909					MVC	763	840	900	881	908	694	791	874	862	887	652	754	851	840	866					PWI	569	672	641	519	473	516	636	633	500	465	474	595	622	492	455					MVS	709	834	947	957	974	644	793	931	939	966	597	755	923	923	960																																																																																																																																																																																																												
MVS	386	480	672	743	835	286	370	581	660	770	209	295	518	598	724					RO= .99																				MCO	794	893	986	984	992	734	828	977	978	987	678	793	976	977	979					DUR	646	712	944	957	966	551	645	932	946	957	465	587	921	933	943					MVC	696	735	903	916	925	604	663	880	896	902	521	613	856	876	882					PWI	580	744	963	951	915	495	670	952	943	910	423	621	947	937	900					MVS	623	776	975	978	981	539	698	963	971	978	453	656	958	966	971					RO= .60																				MCO	550	561	551	560	579	458	460	447	449	486	379	371	372	368	404					DUR	359	365	352	325	322	265	262	251	240	233	204	195	183	159	174					MVC	347	339	329	314	315	246	247	234	215	225	186	189	173	148	166					PWI	323	311	302	272	254	225	214	204	178	172	176	162	158	125	123					MVS	344	338	327	316	293	245	232	223	199	198	185	174	165	140	149					RO= .80																				MCO	680	701	734	786	804	601	631	651	713	737	545	575	589	651	684					DUR	453	478	491	452	453	357	367	391	344	358	278	293	285	286	283					MVC	434	453	430	424	436	329	347	330	323	343	259	270	253	256	263					PWI	356	380	346	340	273	253	286	273	267	212	196	214	208	222	164					MVS	404	416	412	438	420	300	332	316	324	282	230	247	249	269	224					RO= .99																				MCO	919	953	984	986	992	895	943	978	982	990	870	931	977	977	989					DUR	787	857	927	919	944	724	816	911	897	926	665	782	893	883	909					MVC	763	840	900	881	908	694	791	874	862	887	652	754	851	840	866					PWI	569	672	641	519	473	516	636	633	500	465	474	595	622	492	455					MVS	709	834	947	957	974	644	793	931	939	966	597	755	923	923	960																																																																																																																																																																																																																																
RO= .99																				MCO	794	893	986	984	992	734	828	977	978	987	678	793	976	977	979					DUR	646	712	944	957	966	551	645	932	946	957	465	587	921	933	943					MVC	696	735	903	916	925	604	663	880	896	902	521	613	856	876	882					PWI	580	744	963	951	915	495	670	952	943	910	423	621	947	937	900					MVS	623	776	975	978	981	539	698	963	971	978	453	656	958	966	971					RO= .60																				MCO	550	561	551	560	579	458	460	447	449	486	379	371	372	368	404					DUR	359	365	352	325	322	265	262	251	240	233	204	195	183	159	174					MVC	347	339	329	314	315	246	247	234	215	225	186	189	173	148	166					PWI	323	311	302	272	254	225	214	204	178	172	176	162	158	125	123					MVS	344	338	327	316	293	245	232	223	199	198	185	174	165	140	149					RO= .80																				MCO	680	701	734	786	804	601	631	651	713	737	545	575	589	651	684					DUR	453	478	491	452	453	357	367	391	344	358	278	293	285	286	283					MVC	434	453	430	424	436	329	347	330	323	343	259	270	253	256	263					PWI	356	380	346	340	273	253	286	273	267	212	196	214	208	222	164					MVS	404	416	412	438	420	300	332	316	324	282	230	247	249	269	224					RO= .99																				MCO	919	953	984	986	992	895	943	978	982	990	870	931	977	977	989					DUR	787	857	927	919	944	724	816	911	897	926	665	782	893	883	909					MVC	763	840	900	881	908	694	791	874	862	887	652	754	851	840	866					PWI	569	672	641	519	473	516	636	633	500	465	474	595	622	492	455					MVS	709	834	947	957	974	644	793	931	939	966	597	755	923	923	960																																																																																																																																																																																																																																																				
MCO	794	893	986	984	992	734	828	977	978	987	678	793	976	977	979					DUR	646	712	944	957	966	551	645	932	946	957	465	587	921	933	943					MVC	696	735	903	916	925	604	663	880	896	902	521	613	856	876	882					PWI	580	744	963	951	915	495	670	952	943	910	423	621	947	937	900					MVS	623	776	975	978	981	539	698	963	971	978	453	656	958	966	971					RO= .60																				MCO	550	561	551	560	579	458	460	447	449	486	379	371	372	368	404					DUR	359	365	352	325	322	265	262	251	240	233	204	195	183	159	174					MVC	347	339	329	314	315	246	247	234	215	225	186	189	173	148	166					PWI	323	311	302	272	254	225	214	204	178	172	176	162	158	125	123					MVS	344	338	327	316	293	245	232	223	199	198	185	174	165	140	149					RO= .80																				MCO	680	701	734	786	804	601	631	651	713	737	545	575	589	651	684					DUR	453	478	491	452	453	357	367	391	344	358	278	293	285	286	283					MVC	434	453	430	424	436	329	347	330	323	343	259	270	253	256	263					PWI	356	380	346	340	273	253	286	273	267	212	196	214	208	222	164					MVS	404	416	412	438	420	300	332	316	324	282	230	247	249	269	224					RO= .99																				MCO	919	953	984	986	992	895	943	978	982	990	870	931	977	977	989					DUR	787	857	927	919	944	724	816	911	897	926	665	782	893	883	909					MVC	763	840	900	881	908	694	791	874	862	887	652	754	851	840	866					PWI	569	672	641	519	473	516	636	633	500	465	474	595	622	492	455					MVS	709	834	947	957	974	644	793	931	939	966	597	755	923	923	960																																																																																																																																																																																																																																																																								
DUR	646	712	944	957	966	551	645	932	946	957	465	587	921	933	943					MVC	696	735	903	916	925	604	663	880	896	902	521	613	856	876	882					PWI	580	744	963	951	915	495	670	952	943	910	423	621	947	937	900					MVS	623	776	975	978	981	539	698	963	971	978	453	656	958	966	971					RO= .60																				MCO	550	561	551	560	579	458	460	447	449	486	379	371	372	368	404					DUR	359	365	352	325	322	265	262	251	240	233	204	195	183	159	174					MVC	347	339	329	314	315	246	247	234	215	225	186	189	173	148	166					PWI	323	311	302	272	254	225	214	204	178	172	176	162	158	125	123					MVS	344	338	327	316	293	245	232	223	199	198	185	174	165	140	149					RO= .80																				MCO	680	701	734	786	804	601	631	651	713	737	545	575	589	651	684					DUR	453	478	491	452	453	357	367	391	344	358	278	293	285	286	283					MVC	434	453	430	424	436	329	347	330	323	343	259	270	253	256	263					PWI	356	380	346	340	273	253	286	273	267	212	196	214	208	222	164					MVS	404	416	412	438	420	300	332	316	324	282	230	247	249	269	224					RO= .99																				MCO	919	953	984	986	992	895	943	978	982	990	870	931	977	977	989					DUR	787	857	927	919	944	724	816	911	897	926	665	782	893	883	909					MVC	763	840	900	881	908	694	791	874	862	887	652	754	851	840	866					PWI	569	672	641	519	473	516	636	633	500	465	474	595	622	492	455					MVS	709	834	947	957	974	644	793	931	939	966	597	755	923	923	960																																																																																																																																																																																																																																																																																												
MVC	696	735	903	916	925	604	663	880	896	902	521	613	856	876	882					PWI	580	744	963	951	915	495	670	952	943	910	423	621	947	937	900					MVS	623	776	975	978	981	539	698	963	971	978	453	656	958	966	971					RO= .60																				MCO	550	561	551	560	579	458	460	447	449	486	379	371	372	368	404					DUR	359	365	352	325	322	265	262	251	240	233	204	195	183	159	174					MVC	347	339	329	314	315	246	247	234	215	225	186	189	173	148	166					PWI	323	311	302	272	254	225	214	204	178	172	176	162	158	125	123					MVS	344	338	327	316	293	245	232	223	199	198	185	174	165	140	149					RO= .80																				MCO	680	701	734	786	804	601	631	651	713	737	545	575	589	651	684					DUR	453	478	491	452	453	357	367	391	344	358	278	293	285	286	283					MVC	434	453	430	424	436	329	347	330	323	343	259	270	253	256	263					PWI	356	380	346	340	273	253	286	273	267	212	196	214	208	222	164					MVS	404	416	412	438	420	300	332	316	324	282	230	247	249	269	224					RO= .99																				MCO	919	953	984	986	992	895	943	978	982	990	870	931	977	977	989					DUR	787	857	927	919	944	724	816	911	897	926	665	782	893	883	909					MVC	763	840	900	881	908	694	791	874	862	887	652	754	851	840	866					PWI	569	672	641	519	473	516	636	633	500	465	474	595	622	492	455					MVS	709	834	947	957	974	644	793	931	939	966	597	755	923	923	960																																																																																																																																																																																																																																																																																																																
PWI	580	744	963	951	915	495	670	952	943	910	423	621	947	937	900					MVS	623	776	975	978	981	539	698	963	971	978	453	656	958	966	971					RO= .60																				MCO	550	561	551	560	579	458	460	447	449	486	379	371	372	368	404					DUR	359	365	352	325	322	265	262	251	240	233	204	195	183	159	174					MVC	347	339	329	314	315	246	247	234	215	225	186	189	173	148	166					PWI	323	311	302	272	254	225	214	204	178	172	176	162	158	125	123					MVS	344	338	327	316	293	245	232	223	199	198	185	174	165	140	149					RO= .80																				MCO	680	701	734	786	804	601	631	651	713	737	545	575	589	651	684					DUR	453	478	491	452	453	357	367	391	344	358	278	293	285	286	283					MVC	434	453	430	424	436	329	347	330	323	343	259	270	253	256	263					PWI	356	380	346	340	273	253	286	273	267	212	196	214	208	222	164					MVS	404	416	412	438	420	300	332	316	324	282	230	247	249	269	224					RO= .99																				MCO	919	953	984	986	992	895	943	978	982	990	870	931	977	977	989					DUR	787	857	927	919	944	724	816	911	897	926	665	782	893	883	909					MVC	763	840	900	881	908	694	791	874	862	887	652	754	851	840	866					PWI	569	672	641	519	473	516	636	633	500	465	474	595	622	492	455					MVS	709	834	947	957	974	644	793	931	939	966	597	755	923	923	960																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																				
MVS	623	776	975	978	981	539	698	963	971	978	453	656	958	966	971					RO= .60																				MCO	550	561	551	560	579	458	460	447	449	486	379	371	372	368	404					DUR	359	365	352	325	322	265	262	251	240	233	204	195	183	159	174					MVC	347	339	329	314	315	246	247	234	215	225	186	189	173	148	166					PWI	323	311	302	272	254	225	214	204	178	172	176	162	158	125	123					MVS	344	338	327	316	293	245	232	223	199	198	185	174	165	140	149					RO= .80																				MCO	680	701	734	786	804	601	631	651	713	737	545	575	589	651	684					DUR	453	478	491	452	453	357	367	391	344	358	278	293	285	286	283					MVC	434	453	430	424	436	329	347	330	323	343	259	270	253	256	263					PWI	356	380	346	340	273	253	286	273	267	212	196	214	208	222	164					MVS	404	416	412	438	420	300	332	316	324	282	230	247	249	269	224					RO= .99																				MCO	919	953	984	986	992	895	943	978	982	990	870	931	977	977	989					DUR	787	857	927	919	944	724	816	911	897	926	665	782	893	883	909					MVC	763	840	900	881	908	694	791	874	862	887	652	754	851	840	866					PWI	569	672	641	519	473	516	636	633	500	465	474	595	622	492	455					MVS	709	834	947	957	974	644	793	931	939	966	597	755	923	923	960																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																								
RO= .60																				MCO	550	561	551	560	579	458	460	447	449	486	379	371	372	368	404					DUR	359	365	352	325	322	265	262	251	240	233	204	195	183	159	174					MVC	347	339	329	314	315	246	247	234	215	225	186	189	173	148	166					PWI	323	311	302	272	254	225	214	204	178	172	176	162	158	125	123					MVS	344	338	327	316	293	245	232	223	199	198	185	174	165	140	149					RO= .80																				MCO	680	701	734	786	804	601	631	651	713	737	545	575	589	651	684					DUR	453	478	491	452	453	357	367	391	344	358	278	293	285	286	283					MVC	434	453	430	424	436	329	347	330	323	343	259	270	253	256	263					PWI	356	380	346	340	273	253	286	273	267	212	196	214	208	222	164					MVS	404	416	412	438	420	300	332	316	324	282	230	247	249	269	224					RO= .99																				MCO	919	953	984	986	992	895	943	978	982	990	870	931	977	977	989					DUR	787	857	927	919	944	724	816	911	897	926	665	782	893	883	909					MVC	763	840	900	881	908	694	791	874	862	887	652	754	851	840	866					PWI	569	672	641	519	473	516	636	633	500	465	474	595	622	492	455					MVS	709	834	947	957	974	644	793	931	939	966	597	755	923	923	960																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																												
MCO	550	561	551	560	579	458	460	447	449	486	379	371	372	368	404					DUR	359	365	352	325	322	265	262	251	240	233	204	195	183	159	174					MVC	347	339	329	314	315	246	247	234	215	225	186	189	173	148	166					PWI	323	311	302	272	254	225	214	204	178	172	176	162	158	125	123					MVS	344	338	327	316	293	245	232	223	199	198	185	174	165	140	149					RO= .80																				MCO	680	701	734	786	804	601	631	651	713	737	545	575	589	651	684					DUR	453	478	491	452	453	357	367	391	344	358	278	293	285	286	283					MVC	434	453	430	424	436	329	347	330	323	343	259	270	253	256	263					PWI	356	380	346	340	273	253	286	273	267	212	196	214	208	222	164					MVS	404	416	412	438	420	300	332	316	324	282	230	247	249	269	224					RO= .99																				MCO	919	953	984	986	992	895	943	978	982	990	870	931	977	977	989					DUR	787	857	927	919	944	724	816	911	897	926	665	782	893	883	909					MVC	763	840	900	881	908	694	791	874	862	887	652	754	851	840	866					PWI	569	672	641	519	473	516	636	633	500	465	474	595	622	492	455					MVS	709	834	947	957	974	644	793	931	939	966	597	755	923	923	960																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																
DUR	359	365	352	325	322	265	262	251	240	233	204	195	183	159	174					MVC	347	339	329	314	315	246	247	234	215	225	186	189	173	148	166					PWI	323	311	302	272	254	225	214	204	178	172	176	162	158	125	123					MVS	344	338	327	316	293	245	232	223	199	198	185	174	165	140	149					RO= .80																				MCO	680	701	734	786	804	601	631	651	713	737	545	575	589	651	684					DUR	453	478	491	452	453	357	367	391	344	358	278	293	285	286	283					MVC	434	453	430	424	436	329	347	330	323	343	259	270	253	256	263					PWI	356	380	346	340	273	253	286	273	267	212	196	214	208	222	164					MVS	404	416	412	438	420	300	332	316	324	282	230	247	249	269	224					RO= .99																				MCO	919	953	984	986	992	895	943	978	982	990	870	931	977	977	989					DUR	787	857	927	919	944	724	816	911	897	926	665	782	893	883	909					MVC	763	840	900	881	908	694	791	874	862	887	652	754	851	840	866					PWI	569	672	641	519	473	516	636	633	500	465	474	595	622	492	455					MVS	709	834	947	957	974	644	793	931	939	966	597	755	923	923	960																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																				
MVC	347	339	329	314	315	246	247	234	215	225	186	189	173	148	166					PWI	323	311	302	272	254	225	214	204	178	172	176	162	158	125	123					MVS	344	338	327	316	293	245	232	223	199	198	185	174	165	140	149					RO= .80																				MCO	680	701	734	786	804	601	631	651	713	737	545	575	589	651	684					DUR	453	478	491	452	453	357	367	391	344	358	278	293	285	286	283					MVC	434	453	430	424	436	329	347	330	323	343	259	270	253	256	263					PWI	356	380	346	340	273	253	286	273	267	212	196	214	208	222	164					MVS	404	416	412	438	420	300	332	316	324	282	230	247	249	269	224					RO= .99																				MCO	919	953	984	986	992	895	943	978	982	990	870	931	977	977	989					DUR	787	857	927	919	944	724	816	911	897	926	665	782	893	883	909					MVC	763	840	900	881	908	694	791	874	862	887	652	754	851	840	866					PWI	569	672	641	519	473	516	636	633	500	465	474	595	622	492	455					MVS	709	834	947	957	974	644	793	931	939	966	597	755	923	923	960																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																								
PWI	323	311	302	272	254	225	214	204	178	172	176	162	158	125	123					MVS	344	338	327	316	293	245	232	223	199	198	185	174	165	140	149					RO= .80																				MCO	680	701	734	786	804	601	631	651	713	737	545	575	589	651	684					DUR	453	478	491	452	453	357	367	391	344	358	278	293	285	286	283					MVC	434	453	430	424	436	329	347	330	323	343	259	270	253	256	263					PWI	356	380	346	340	273	253	286	273	267	212	196	214	208	222	164					MVS	404	416	412	438	420	300	332	316	324	282	230	247	249	269	224					RO= .99																				MCO	919	953	984	986	992	895	943	978	982	990	870	931	977	977	989					DUR	787	857	927	919	944	724	816	911	897	926	665	782	893	883	909					MVC	763	840	900	881	908	694	791	874	862	887	652	754	851	840	866					PWI	569	672	641	519	473	516	636	633	500	465	474	595	622	492	455					MVS	709	834	947	957	974	644	793	931	939	966	597	755	923	923	960																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																												
MVS	344	338	327	316	293	245	232	223	199	198	185	174	165	140	149					RO= .80																				MCO	680	701	734	786	804	601	631	651	713	737	545	575	589	651	684					DUR	453	478	491	452	453	357	367	391	344	358	278	293	285	286	283					MVC	434	453	430	424	436	329	347	330	323	343	259	270	253	256	263					PWI	356	380	346	340	273	253	286	273	267	212	196	214	208	222	164					MVS	404	416	412	438	420	300	332	316	324	282	230	247	249	269	224					RO= .99																				MCO	919	953	984	986	992	895	943	978	982	990	870	931	977	977	989					DUR	787	857	927	919	944	724	816	911	897	926	665	782	893	883	909					MVC	763	840	900	881	908	694	791	874	862	887	652	754	851	840	866					PWI	569	672	641	519	473	516	636	633	500	465	474	595	622	492	455					MVS	709	834	947	957	974	644	793	931	939	966	597	755	923	923	960																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																
RO= .80																				MCO	680	701	734	786	804	601	631	651	713	737	545	575	589	651	684					DUR	453	478	491	452	453	357	367	391	344	358	278	293	285	286	283					MVC	434	453	430	424	436	329	347	330	323	343	259	270	253	256	263					PWI	356	380	346	340	273	253	286	273	267	212	196	214	208	222	164					MVS	404	416	412	438	420	300	332	316	324	282	230	247	249	269	224					RO= .99																				MCO	919	953	984	986	992	895	943	978	982	990	870	931	977	977	989					DUR	787	857	927	919	944	724	816	911	897	926	665	782	893	883	909					MVC	763	840	900	881	908	694	791	874	862	887	652	754	851	840	866					PWI	569	672	641	519	473	516	636	633	500	465	474	595	622	492	455					MVS	709	834	947	957	974	644	793	931	939	966	597	755	923	923	960																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																				
MCO	680	701	734	786	804	601	631	651	713	737	545	575	589	651	684					DUR	453	478	491	452	453	357	367	391	344	358	278	293	285	286	283					MVC	434	453	430	424	436	329	347	330	323	343	259	270	253	256	263					PWI	356	380	346	340	273	253	286	273	267	212	196	214	208	222	164					MVS	404	416	412	438	420	300	332	316	324	282	230	247	249	269	224					RO= .99																				MCO	919	953	984	986	992	895	943	978	982	990	870	931	977	977	989					DUR	787	857	927	919	944	724	816	911	897	926	665	782	893	883	909					MVC	763	840	900	881	908	694	791	874	862	887	652	754	851	840	866					PWI	569	672	641	519	473	516	636	633	500	465	474	595	622	492	455					MVS	709	834	947	957	974	644	793	931	939	966	597	755	923	923	960																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																								
DUR	453	478	491	452	453	357	367	391	344	358	278	293	285	286	283					MVC	434	453	430	424	436	329	347	330	323	343	259	270	253	256	263					PWI	356	380	346	340	273	253	286	273	267	212	196	214	208	222	164					MVS	404	416	412	438	420	300	332	316	324	282	230	247	249	269	224					RO= .99																				MCO	919	953	984	986	992	895	943	978	982	990	870	931	977	977	989					DUR	787	857	927	919	944	724	816	911	897	926	665	782	893	883	909					MVC	763	840	900	881	908	694	791	874	862	887	652	754	851	840	866					PWI	569	672	641	519	473	516	636	633	500	465	474	595	622	492	455					MVS	709	834	947	957	974	644	793	931	939	966	597	755	923	923	960																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																												
MVC	434	453	430	424	436	329	347	330	323	343	259	270	253	256	263					PWI	356	380	346	340	273	253	286	273	267	212	196	214	208	222	164					MVS	404	416	412	438	420	300	332	316	324	282	230	247	249	269	224					RO= .99																				MCO	919	953	984	986	992	895	943	978	982	990	870	931	977	977	989					DUR	787	857	927	919	944	724	816	911	897	926	665	782	893	883	909					MVC	763	840	900	881	908	694	791	874	862	887	652	754	851	840	866					PWI	569	672	641	519	473	516	636	633	500	465	474	595	622	492	455					MVS	709	834	947	957	974	644	793	931	939	966	597	755	923	923	960																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																
PWI	356	380	346	340	273	253	286	273	267	212	196	214	208	222	164					MVS	404	416	412	438	420	300	332	316	324	282	230	247	249	269	224					RO= .99																				MCO	919	953	984	986	992	895	943	978	982	990	870	931	977	977	989					DUR	787	857	927	919	944	724	816	911	897	926	665	782	893	883	909					MVC	763	840	900	881	908	694	791	874	862	887	652	754	851	840	866					PWI	569	672	641	519	473	516	636	633	500	465	474	595	622	492	455					MVS	709	834	947	957	974	644	793	931	939	966	597	755	923	923	960																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																				
MVS	404	416	412	438	420	300	332	316	324	282	230	247	249	269	224					RO= .99																				MCO	919	953	984	986	992	895	943	978	982	990	870	931	977	977	989					DUR	787	857	927	919	944	724	816	911	897	926	665	782	893	883	909					MVC	763	840	900	881	908	694	791	874	862	887	652	754	851	840	866					PWI	569	672	641	519	473	516	636	633	500	465	474	595	622	492	455					MVS	709	834	947	957	974	644	793	931	939	966	597	755	923	923	960																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																								
RO= .99																				MCO	919	953	984	986	992	895	943	978	982	990	870	931	977	977	989					DUR	787	857	927	919	944	724	816	911	897	926	665	782	893	883	909					MVC	763	840	900	881	908	694	791	874	862	887	652	754	851	840	866					PWI	569	672	641	519	473	516	636	633	500	465	474	595	622	492	455					MVS	709	834	947	957	974	644	793	931	939	966	597	755	923	923	960																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																												
MCO	919	953	984	986	992	895	943	978	982	990	870	931	977	977	989					DUR	787	857	927	919	944	724	816	911	897	926	665	782	893	883	909					MVC	763	840	900	881	908	694	791	874	862	887	652	754	851	840	866					PWI	569	672	641	519	473	516	636	633	500	465	474	595	622	492	455					MVS	709	834	947	957	974	644	793	931	939	966	597	755	923	923	960																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																
DUR	787	857	927	919	944	724	816	911	897	926	665	782	893	883	909					MVC	763	840	900	881	908	694	791	874	862	887	652	754	851	840	866					PWI	569	672	641	519	473	516	636	633	500	465	474	595	622	492	455					MVS	709	834	947	957	974	644	793	931	939	966	597	755	923	923	960																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																				
MVC	763	840	900	881	908	694	791	874	862	887	652	754	851	840	866					PWI	569	672	641	519	473	516	636	633	500	465	474	595	622	492	455					MVS	709	834	947	957	974	644	793	931	939	966	597	755	923	923	960																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																								
PWI	569	672	641	519	473	516	636	633	500	465	474	595	622	492	455					MVS	709	834	947	957	974	644	793	931	939	966	597	755	923	923	960																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																												
MVS	709	834	947	957	974	644	793	931	939	966	597	755	923	923	960																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																

Tableau 18 (suite)

Proportion de rejets de l'hypothèse nulle : $\hat{\beta}_0 = \beta_0$
(distribution normale)

NIVEAU=	20%					10%					5%						
	1.0		D*		1.5D*		2D*		1.0		D*		1.5D*		2D*		
	5		5		5		5		5		5		5		5		
D=																	
RO= .60																	
MCO	541	557	549	560	609	422	460	465	442	487	344	366	372	369	400		
DUR	297	298	306	281	292	196	200	202	175	182	126	130	126	109	109		
MVC	311	305	310	286	294	199	201	207	182	189	130	133	137	111	113		
PWI	277	297	322	329	372	172	189	208	219	225	122	122	133	147	151		
MVS	288	304	335	341	408	184	197	214	224	247	123	127	140	157	168		
RO= .80																	
MCO	660	688	727	729	776	576	618	643	657	710	520	554	569	598	672		
DUR	336	371	363	357	380	234	257	258	237	252	164	175	187	194	190		
MVC	346	382	380	369	385	238	262	262	265	259	166	178	192	198	194		
PWI	290	366	414	436	484	175	242	295	317	328	125	173	227	218	246		
MVS	316	384	439	472	556	192	259	325	356	398	137	189	244	251	293		
RO= .99																	
MCO	875	939	973	980	995	839	925	971	978	991	812	908	967	975	988		
DUR	664	785	878	907	923	587	717	831	883	901	521	658	805	858	880		
MVC	679	789	875	892	878	602	715	828	859	847	534	663	794	836	809		
PWI	612	767	844	821	725	528	708	822	796	715	457	652	801	779	708		
MVS	655	814	931	949	967	586	759	917	931	956	518	716	898	911	954		
RO= .60																	
MCO	538	520	533	547	559	413	421	430	435	433	334	348	335	340	347		
DUR	249	250	259	257	255	163	156	163	159	156	108	091	110	110	108		
MVC	249	247	258	254	251	159	150	157	160	158	108	092	106	108	107		
PWI	243	234	245	232	231	145	144	149	147	124	101	093	101	087	078		
MVS	247	243	255	245	249	154	150	158	157	140	103	096	104	093	084		
RO= .80																	
MCO	642	689	659	706	699	562	600	589	635	627	492	546	522	577	558		
DUR	299	333	307	307	300	206	228	209	209	197	153	158	149	151	146		
MVC	292	327	309	298	306	204	230	208	203	194	146	157	144	151	144		
PWI	262	296	257	266	224	178	198	164	171	135	135	136	120	125	095		
MVS	288	323	290	305	290	198	223	186	199	165	148	151	131	150	114		
RO= .99																	
MCO	924	939	968	982	977	905	919	956	978	973	881	904	951	973	968		
DUR	703	739	790	838	808	612	674	729	785	765	559	624	685	742	723		
MVC	692	741	787	822	797	614	669	723	776	752	559	612	672	730	709		
PWI	476	572	561	484	427	405	510	525	453	402	357	466	496	428	379		
MVS	604	708	828	900	921	520	649	771	873	895	460	596	736	840	863		

X3 (avec tendance, N = 50)

X4 (bruit blanc, N = 50)

Tableau 19

Proportion de rejets de l'hypothèse nulle : $\hat{\beta}_1 = \beta_1$
(distribution normale)

NIVEAU=	20%				10%				5%						
	5	1.0	D*	1.5D*	2D*	5	1.0	D*	1.5D*	2D*	5	1.0	D*	1.5D*	2D*
XI (avec tendance, N = 20)															
RD= 60															
MCD	515	307	602	632	696	390	415	490	558	612	305	323	417	469	549
DUR	393	387	406	378	379	267	291	305	274	283	197	224	221	203	214
MVC	414	407	431	396	402	274	306	318	277	293	206	238	236	213	235
PMI	324	373	459	543	616	209	257	335	411	474	147	203	266	325	369
MVB	335	389	475	565	629	221	263	363	425	504	154	208	282	337	398
DIF	028	072	111	181	254	004	017	047	096	139	002	003	008	044	076
RD= 80															
MCD	634	653	775	814	861	535	563	692	754	818	453	505	641	703	788
DUR	480	503	524	525	520	372	402	406	431	426	310	310	325	350	359
MVC	515	537	561	532	527	403	446	431	427	413	338	346	350	356	342
PMI	389	446	590	659	748	280	331	477	566	649	228	270	423	481	604
MVB	410	469	629	691	777	303	359	520	602	707	243	284	444	523	649
DIF	047	073	178	286	423	011	022	093	171	285	003	009	031	103	183
RD= 99															
MCD	765	814	916	929	937	718	754	887	906	921	660	686	862	890	908
DUR	599	630	737	760	792	496	548	694	709	736	431	483	638	668	700
MVC	658	655	750	698	683	548	577	661	631	621	470	513	592	588	583
PMI	555	590	817	855	880	462	517	763	817	894	389	443	717	773	839
MVB	589	619	831	872	893	505	547	790	835	867	427	490	758	804	853
DIF	191	192	537	604	718	088	099	423	509	631	044	052	326	441	569
RD= 60															
MCD	231	254	273	327	385	124	130	158	190	227	067	069	088	122	139
DUR	231	240	219	220	224	129	125	124	118	123	060	078	067	069	068
MVC	232	252	225	230	231	127	124	127	119	133	064	078	070	075	069
PMI	237	228	233	249	248	115	127	126	145	135	087	076	077	077	071
MVB	235	230	230	248	240	112	124	120	142	131	037	074	074	074	068
DIF	253	258	241	236	234	140	143	134	141	154	081	085	084	082	076
RD= 80															
MCD	270	314	357	423	485	139	166	207	257	311	060	095	102	142	162
DUR	205	230	208	208	201	109	127	114	103	106	062	079	060	059	059
MVC	212	232	212	209	208	114	130	120	107	112	060	080	065	062	064
PMI	214	234	222	202	203	113	139	112	117	099	064	080	062	061	050
MVB	211	230	215	193	195	109	136	109	110	093	061	077	062	059	044
DIF	227	248	219	208	208	127	144	124	125	109	072	083	067	055	035
RD= 99															
MCD	406	446	500	572	609	223	231	287	308	325	120	114	120	116	096
DUR	211	216	203	243	216	126	135	120	134	120	063	076	068	075	069
MVC	217	218	202	242	222	123	140	126	133	126	070	079	070	077	070
PMI	216	225	191	203	179	124	134	106	114	091	062	070	054	072	050
MVB	212	218	180	192	169	114	123	097	104	087	038	059	049	066	042
DIF	228	225	199	210	185	136	138	117	115	098	074	076	058	071	052

Tableau 19 (suite)

Proportion de rejets de l'hypothèse nulle : $\hat{\beta}_1 = \beta_1$
(distribution normale)

NIVEAU= D*	20%						10%						5%									
	S	I	O	D*	I	SD*	2D*	S	I	O	D*	I	SD*	2D*	S	I	O	D*	I	SD*	2D*	
X3 (avec tendance, N = 50)																						
RO= 60	MCO	538	511	523	526	559		422	407	431	440	445		348	344	364	360	364				
	DUR	270	275	281	274	279		198	189	184	180	171		136	121	118	109	112				
	MVC	298	279	290	277	285		201	192	190	185	175		138	124	124	118	113				
	PHI	294	274	288	304	294		191	174	180	184	174		136	112	124	122	105				
	MVS	302	283	292	318	314		198	184	191	194	186		144	115	130	130	118				
	DIF	007	005	003	002	003		0	0	0	0	0	0		0	0	0	0	0			
RO= 80	MCO	662	659	670	674	732		581	584	583	600	657		506	511	512	535	604				
	DUR	329	357	356	324	346		215	247	243	232	244		159	186	183	169	181				
	MVC	342	361	365	331	351		219	254	234	230	230		153	159	193	190	171				
	PHI	296	337	354	349	369		197	232	233	221	257		130	175	190	144	176				
	MVS	319	353	370	377	418		209	246	272	257	295		143	188	200	163	206				
	DIF	009	012	008	019	010		0	0	0	0	0	0		0	0	0	0	0			
RO= 99	MCO	857	859	928	942	961		819	818	908	922	944		780	778	895	909	937				
	DUR	567	586	637	665	678		497	302	348	375	604		412	431	494	517	545				
	MVC	576	599	640	630	648		504	317	344	362	372		423	438	486	504	508				
	PHI	552	578	712	730	819		473	476	633	675	755		395	409	566	602	699				
	MVS	579	622	774	809	869		512	523	704	735	826		436	450	649	689	783				
	DIF	143	174	380	456	638		073	086	266	353	537		027	039	185	267	456				
X4 (bruit blanc, N = 50)																						
RO= 60	MCO	167	185	162	133	140		082	085	070	055	062		041	046	033	022	028				
	DUR	216	189	198	180	204		101	112	114	096	114		045	061	053	053	052				
	MVC	213	186	196	178	203		099	112	113	096	114		046	061	094	054	051				
	PHI	226	191	204	190	209		105	114	114	098	109		049	037	038	055	056				
	MVS	222	193	202	188	204		103	113	112	098	107		046	055	055	054	056				
	DIF	260	232	261	224	255		151	136	142	129	133		067	085	089	074	074				
RO= 80	MCO	127	126	148	122	124		044	055	044	052	037		013	023	012	013	012				
	DUR	195	202	193	160	195		097	096	096	081	104		059	048	041	040	046				
	MVC	194	201	193	157	198		097	096	096	082	103		059	048	041	041	047				
	PHI	196	202	194	164	198		103	101	093	084	095		059	051	048	041	050				
	MVS	193	199	192	160	191		099	100	091	083	094		058	048	046	037	046				
	DIF	219	223	222	192	209		132	124	115	092	108		072	064	067	054	057				
RO= 99	MCO	074	070	075	055	034		021	020	018	008	010		006	004	004	002	003				
	DUR	189	197	199	202	204		090	099	096	102	118		042	045	053	052	069				
	MVC	188	196	197	203	203		090	099	096	102	118		041	045	053	053	069				
	PHI	193	203	194	195	186		093	102	098	093	104		040	041	052	049	053				
	MVS	186	195	182	189	183		087	096	091	087	099		040	040	050	046	050				
	DIF	200	214	197	204	192		101	108	103	099	109		045	049	055	056	056				

Tableau 20

Proportion de rejets de l'hypothèse nulle : $\hat{\alpha} = \alpha$
(distribution normale)

NIVEAU=	20%					10%					5%									
	5		1.0		D*		1.5D*		2D*		5		1.0		D*		1.5D*		2D*	
	D=																			
X1 (avec tendance, N = 20)	RO= .60	DUR	805	800	799	749	737	737	698	673	712	702	696	666	627					
		MVC	822	819	779	767	752	733	710	682	731	726	697	668	635					
		PWI	785	765	765	754	789	732	714	704	739	700	666	644	684					
		MVS	803	781	775	761	755	762	722	692	699	711	687	670	652					
	RO= .80	DUR	849	825	822	793	734	813	778	736	682	776	752	743	691					
		MVC	863	848	837	792	718	837	811	791	721	806	780	748	681					
		PWI	804	764	774	761	751	759	720	709	686	727	679	657	626					
		MVS	860	819	776	772	733	818	760	712	657	782	720	643	620					
	RO= .99	DUR	941	911	934	948	972	928	871	907	955	910	839	896	931					
		MVC	925	894	901	916	923	916	861	872	899	897	834	846	877					
		PWI	961	884	910	926	896	925	841	886	910	888	803	876	871					
		MVS	984	928	931	960	972	969	894	923	954	955	861	908	939					
X2 (bruit blanc, N = 20)	RO= .60	DUR	945	947	927	930	927	926	934	912	909	908	892	893						
		MVC	948	953	942	911	928	931	932	925	894	911	909	875						
		PWI	941	941	930	944	953	931	928	911	928	936	915	886						
		MVS	941	941	938	931	925	923	929	919	913	903	910	897						
	RO= .80	DUR	941	939	937	924	916	932	923	919	895	895	905	885						
		MVC	941	937	925	899	902	924	919	895	880	873	910	852						
		PWI	937	931	919	935	950	916	912	901	922	937	901	864						
		MVS	937	921	910	927	942	920	898	893	905	922	910	870						
	RO= .99	DUR	970	955	927	935	950	956	943	906	908	921	946	888						
		MVC	954	956	896	887	913	939	939	873	866	889	929	855						
		PWI	777	751	593	494	443	761	739	575	477	428	752	567						
		MVS	971	964	907	935	949	958	941	868	913	929	950	850						

Tableau 20 (suite)

Proportion de rejets de l'hypothèse nulle : $\hat{\alpha} = \alpha$
(distribution normale)

NIVEAU=	20%					10%					5%					
	D=					5					5					
	1.0	D*	1.5D*	2D*	2D*	1.0	D*	1.5D*	2D*	2D*	1.0	D*	1.5D*	2D*		
X3 (avec tendance, N = 50)	RO= .60															
	DUR	.887	.879	.884	.859	.844	.850	.845	.843	.823	.809	.816	.818	.809	.784	.774
	MVC	.885	.885	.882	.864	.849	.862	.861	.841	.821	.807	.841	.832	.810	.788	.785
	PWI	.887	.887	.876	.882	.890	.863	.859	.842	.829	.858	.829	.825	.813	.797	.820
	MVS	.889	.887	.886	.862	.874	.863	.857	.848	.827	.835	.841	.830	.819	.794	.807
	RO= .80															
	DUR	.854	.896	.871	.844	.832	.818	.855	.840	.799	.775	.782	.814	.810	.763	.742
	MVC	.869	.898	.882	.845	.833	.827	.862	.846	.804	.786	.800	.822	.822	.780	.745
	PWI	.857	.861	.859	.852	.884	.809	.820	.812	.815	.840	.776	.792	.786	.782	.807
	MVS	.863	.894	.860	.856	.868	.826	.861	.825	.803	.833	.795	.822	.793	.766	.799
	RO= .99															
	DUR	.959	.943	.896	.922	.926	.950	.926	.869	.901	.908	.941	.913	.843	.877	.887
MVC	.967	.947	.885	.905	.887	.951	.932	.859	.875	.853	.943	.911	.829	.850	.833	
PWI	.935	.890	.785	.763	.665	.921	.869	.759	.728	.641	.904	.843	.738	.710	.608	
MVS	.984	.938	.908	.934	.966	.975	.927	.880	.914	.951	.960	.913	.864	.893	.935	
X4 (bruit blanc, N = 50)	RO= .60															
	DUR	.919	.928	.922	.924	.919	.902	.899	.895	.902	.899	.886	.886	.883	.883	.887
	MVC	.923	.930	.917	.921	.924	.908	.903	.898	.900	.908	.899	.883	.884	.885	.890
	PWI	.930	.929	.919	.928	.938	.912	.918	.903	.908	.923	.906	.905	.888	.899	.907
	MVS	.930	.935	.921	.938	.930	.901	.921	.895	.914	.910	.879	.901	.881	.902	.893
	RO= .80															
	DUR	.925	.931	.917	.916	.909	.904	.907	.895	.894	.873	.889	.893	.867	.876	.844
	MVC	.919	.921	.916	.903	.900	.893	.903	.899	.876	.872	.879	.889	.873	.856	.851
	PWI	.917	.918	.917	.936	.927	.895	.898	.889	.906	.907	.881	.864	.863	.885	.888
	MVS	.919	.920	.900	.914	.932	.897	.899	.879	.893	.909	.884	.876	.852	.872	.897
	RO= .99															
	DUR	.933	.909	.851	.839	.831	.910	.893	.816	.797	.783	.899	.865	.788	.772	.736
MVC	.939	.914	.848	.836	.822	.918	.894	.816	.792	.763	.904	.863	.782	.769	.730	
PWI	.770	.726	.607	.496	.440	.724	.673	.526	.415	.367	.704	.657	.506	.402	.359	
MVS	.923	.881	.785	.789	.762	.901	.862	.743	.719	.683	.887	.840	.706	.655	.608	

ANNEXE C

Liste des variables explicatives

ANNEXE D

Principaux programmes utilisés

Programme EXPL : génération des variables explicatives, des valeurs de $\sigma_1^2(1-\rho^2)/\sigma_e^2$ et des matrices de covariances

```

10=A1BRG, CM100000, T200.
20=*CODE
30=FTN(PMD, OPT=2, R=3)
50=LEO.
60=REMI,ND, TAPE1.
70=REMI,ND, TAPE2.
80=LIB,C, ORPUE1.
90=LIB,C, ORPUE2.
100=REUGEST, CORC2, *PF, SN=GRUPE1.
110=CIBALOG, TAPE2, N=COV, F=COVC2.
120=CIBALOG, CORC2, XR=C2X2.
130=RETURN, CORC2.
140=*MEGR
150=*FTN
160=*NUM
170=*
180=*
190** CE PROGRAMME GENERE 4 SERIES DE VARIABLES EXPLICATIVES.
200** 2 DE DIMENSION 20 ET 2 DE DIMENSION 50.
210** DANS CHAQUE CAS, UNE SERIE COMPORTE UN TREND X(T)=EXP(.04T)+E(T)
220** L'AUTRE EST UN BRUIT BLANC.
230** DANS UN DEUXIEME TEMPS, NOUS CALCULONS LES COVARIANCES THEORIQUES
240** DES ESTIMATEURS MCO, CORC, PW ET MCO AVEC DIFFERENTES HYPOTHESES
250** POUR RHO ET LA VARIANCE DE U(I).
260**
270** DIMENSION E(50), X(50,4), XXINV(3), XGXIN(3)
280** DIMENSION XVX(3), XPV(3), Y(50,2), XVXIN(3)
290** DIMENSION COVMCO(3), XFXIN(3), COVPM(3)
300** REAL NM, NP, NG
310** DOUBLE PRECISION DSEED
320** WRITE(6,900)
330** 900
340** N=20
350** J=0
360** T=.04
370** DSEED=1.01D0
380**
390** 10 CONTINUE
400**
410** CONSTITUONS D'ABORD LES SERIES DE DIMENSION 20
420**
430** DO 40 I=1,2
440** L=0
450** J=J+1
460** CALL GGNNML (DSEED, N, E)
470** S=.25
480** IF (I.EQ.2)GOTO 20
490**
500** LA SERIE SANS TREND A UN ECART-TYPE DE .25, L'AUTRE .03
510**
520** S=.03
530**
540** 20 CONTINUE
550** DO 30 K=1, N
560** X(K, J)=L*EXP(T*K)+E(K)*S
570** 40 CONTINUE
580** IF (N.EQ.50)GOTO 50
590** N=50
600** GOTO 10
610**
620** ON REVIENT EFFECTUER LES SERIES DE DIM 50
630**
640= CONTINUE
650= WRITE(1,91)
660= FORMAT(1X, 3HDSEED)
670= WRITE(1,9)DSEED
680=
690= FORMAT(1X, D40.30)
700=
710=***** CALCUL DES VARIANCES THEORIQUES *****
720=
730= DO 1000 I=1,4
740= WRITE(6,900)
750= N=20
760= IF (I.GT.2)N=50
770= WRITE(1,999)
780= FORMAT(//)
790= 999
800= WRITE(1,92)I
810= 92
820= FORMAT(1X, 7HEXPL, J15)
830= 99
840= WRITE(1,99)X(J,I), J=1,N
850= WRITE(1,990)
860= FORMAT(1H0, 4HDEL2)
870= C=X(1,I)
880= CALL SUM(N, X(1, I), S, S2, S21)
890=
900= XN=N
910= CALL INVR(XN, S2, S, XXINV)
920=***** MATRICE DE COV DE CORC *****
930= RHO=0.6
940= DO 1000 J=1,3
950= WRITE(6,900)
960= WRITE(6,999)
970= IF (J.EQ.2)RHO= 8
980= IF (J.EQ.3)RHO= .99
990= RHO2=RHO**2
1000= NG=(N-1)*((1.0-RHO)**2)
1010= S0=S2*(J.+RHO2)-2.*RHO*S21-C**2-(X(N, I)*RHO)**2
1020= S0=(1.-RHO)*(S-C)-RHO*(S-X(N, I))
1030= CALL INVR(NG, S02, SG, XGXIN)
1040=
1050=***** CALCUL DE XPPX INVERSE *****
1060= NP=NG*(1.-RHO2)
1070= SP2=S02*(1.-RHO2)*C**2
1080= SP=S0*(1.-RHO2)*C
1090= CALL INVR(NP, SP2, SP, XPXIN)
1100=
1110=***** CALCUL DES DELTAS *****
1120= DRHO=1./(1.-RHO2)
1130= BRN=2.*DRHO*XGXIN(1)+2.*C*XGXIN(3)+XGXIN(2)*C**2
1140= BRN=SGRT(BRN*(1.-RHO2))
1150= DO 1000 K=1, 3
1160= GOTO (81,82,83,84,85), K
1170= DSIG=1.
1180= 81
1190= GOTO 90
1200= DSIG=1.0
1210= 82
1220= GOTO 90
1230= DSIG=BRN
1240= 83
1250= GOTO 90
1260= DSIG=1.5*BRN
1270= 84
1280= GOTO 90
1290= DSIG=2*BRN
1300= 85
1310= CONTINUE
1320= DSI62=DSIG**2
1330= DEL2=DSI62*DRHO

```

```

1320= WRITE(1,99)DEL2
1330= DEL=SQRT(DEL2)
1340=
1350=*** CALCUL DE X'VX ***
1360=
1370= DO 110 IX=1,N
1380= Y(IX,1)=Y(IX,2)=0.0
1390= DO 110 JX=IX,N
1400= KX=JX-IX
1410= IF(KX.NE.0)GOTO 100
1420= Y(IX,2)=Y(IX,2)+X(JX,1)
1430= Y(IX,1)=Y(IX,1)+1.
1440= GOTO 101
1450= 100 CONTINUE
1460= RHOK=RHO**KX
1470= Y(IX,2)=Y(IX,2)+X(JX,1)*RHOK
1480= Y(IX,1)=Y(IX,1)+RHOK
1490= 101 CONTINUE
1500= 110 CONTINUE
1510= Y(1,1)=Y(1,1)*DEL
1520= Y(1,2)=Y(1,2)*DEL
1530= XVX(1)=XVX(2)=XVX(3)=0.0
1540= DO 120 IX=1,N
1550= XVX(1)=XVX(1)+Y(IX,1)**2
1560= XVX(2)=XVX(2)+Y(IX,2)**2
1570= XVX(3)=XVX(3)+Y(IX,1)*Y(IX,2)
1580= 120 CONTINUE
1590=
1600=*** MATRICE DE COV MCO ***
1610= CALL COV(XXIN, XVX, COVMCO)
1620= D=DEL2*(1.-RHO2)**2
1630=
1640=*** MAT COV PW ***
1650=
1660= XPV(1)=NG+D
1670= XPV(2)=SG2+D*(C**2)
1680= XPV(3)=SG+D*C
1690= CALL COV (XPXIN, XPV, COVPW)
1700=
1710=*** COV MCG ***
1720=
1730= NM=NG+1./DEL2
1740= SM=SG+C/DEL2
1750= SM2=SG2+(C**2)/DEL2
1760= CALL INVR(NM, SM2, SM, XVXIN)
1770=
1780= PRINT 999
1790= PRINT *, "EXPL= ", I, " DEL2= ", DEL2
1800= PRINT*, " VAR(U1)/VAR(U) = ", DSIG2
1810= PRINT*, " S. D(U1)/S. D(U) = ", DSIG
1820= PRINT*, " RHO= ", RHO
1830= PRINT 999
1840= DO 200 ID=1,3
1850= COVMCO(ID)=COVMCO(ID)*.0036
1860= E(ID)=XGXIN(ID)*.0036
1870= COVPW(ID)=COVPW(ID)*.0036
1880= XVXIN(ID)=XVXIN(ID)*.0036
1890= WRITE(2,909)COVMCO(ID), E(ID), COVPW(ID), XVXIN(ID)
1900= WRITE(6,909)COVMCO(ID), E(ID), COVPW(ID), XVXIN(ID)
1910= 200 CONTINUE
1920= 909 FORMAT(1H0,4F20.15)
1930= 500 CONTINUE
1940= 1000 CONTINUE
1950= STOP
1960= END
1970=
1980= SUBROUTINE SUM(N, X, S, S2, S21)
1990= DIMENSION X(N)

2000= PRINT*, "X(1)= ", X(1), " X(N)= ", X(N)
2010= S=S2=S21=0.0
2020= DO 10 I=1,N
2030= I1=I-1
2040= S=S+X(I)
2050= S2=S2+X(I)**2
2060= IF(I.EQ.1)GOTO 10
2070= S21=S21+X(I)*X(I1)
2080= 10 CONTINUE
2090= RETURN
2100= END
2110=
2120= SUBROUTINE INVR(X1, X2, X3, XIN)
2130= DIMENSION XIN(3)
2140= D=X1*X2-X3**2
2150= XIN(1)=X2/D
2160= XIN(2)=X1/D
2170= XIN(3)=(-1.)*X3/D
2180= RETURN
2190= END
2200=
2210= SUBROUTINE COV(XX, XVX, COVA)
2220= DIMENSION XX(3), XVX(3), COVA(3)
2230= COVA(1)=XVX(1)**2+2.*XX(1)*XX(3)*XVX(3)+XVX(2)**2+2.*XX(2)*XX(3)*XVX(3)**2
2240= COVA(2)=XVX(2)**2+2.*XX(2)*XX(3)*XVX(3)+XVX(1)**2+2.*XX(1)*XX(3)*XVX(3)**2
2250= COVA(3)=XX(1)*XX(3)*XVX(1)+XX(2)*XX(3)*XVX(2)+
2260= + XX(1)*XX(2)*XVX(3)+XVX(3)**2
2270= RETURN
2280= END

```

Programme CARL : estimations

```

10=**WEOR
20=**FTN
30=**NUM
40=
50=
60=
70=
80=
90=
100=
110=
120=
130=
140=
150=
160=
170=
180=
190=
200=
210=
220=
230=
240=
250=
260=
270=
280=
290=
300=
310=
320=
330=
340=
350=
360=
370=
380=
390=
400=
410=
420=
430=
440=
450=
460=
470=
480=
490=
500=
510=
520=
530=
540=
550=
560=
570=
580=
590=
600=
601=

PROGRAM CARL (INPUT, OUTPUT, TAPES=INPUT, TAPE6=OUTPUT, TAPE1, TAPE2,
, TAPE3, TAPE4)

DOUBLE PRECISION DSEED
COMMON/REPL/ID, ITRMAX(15, 3), ICON(15, 3)
COMMON/CONVER/CONV(15, 2)
COMMON/SG/X1, X2, XN, Y1, Y2, YN
COMMON/RS/Y(50)
COMMON/XY/SXY(3), RHO
COMMON/EXPL/X(50), N
COMMON/STAT/BIAS(15, 5), REGM(15, 5, 5), BEST(15, 4, 5), STATT(15, 5, 5)
, , STATN(15, 5, 5), TN(3), TN1(3), ANDR(3)

DIMENSION DEL2(15), PAR(8, 5), XX(3), XXIN(3)
DIMENSION E(50), U(50)
DIMENSION SITER(15, 3), SEC(15, 3)
DIMENSION RO(3)

DATA RO/ .6, .8, .99/
DATA SITER/45*0.0, SEC/45*0.0/
DATA BIAS/375*0.0, REGM/375*0.0, BEST/300*0.0, STATT/675*0.0, STA
, TN/675*0.0/
DATA ITRMAX/45*0, ICON/45*0, CONV/30*0.0/
DATA ANDR/1.282, 1.645, 1.980/
DATA TN1/1.333, 1.740, 2.110/
DATA TN2/1.330, 1.734, 2.101/
DATA PAR/40*0.0/

PRINT 9999
FORMAT(1M1)
READ(1, *)N
IF(N, EQ, 20)GOTO 10
TN1(3)=1.3771
TN1(5)=2.0116
TN1(7)=1.200
TN(2)=1.2974
TN(3)=2.0114
10 CONTINUE

NREPL=1000
READ(2, 9)DSEED
WRITE(6, 9)DSEED
FORMAT(1X, D40, 30)
9199 FORMAT(D40, 30)
9199
READ(1, *) X(1), I=1, N
X1=X(1)
X2=X(2)
XN=X(N)
PRINT*, " X1=", X1, " XN=", XN
PRINT*, " DEL2=", (DEL2(I), I=1, 15)

ON CALCULE IMMEDIATEMENT X'X ET (X'X)-1
LES 2 PREMIERS ELEMENTS SONT LES TERMES DIAGONAUX
CALL SUMXX(N, X(1), XX(1))
SXY(1)=N

602=
603=
SXY(2)=XX(2)
SXY(3)=XX(1)
CALL INVR(SXY, XXIN)
604=
610=
620=***** DEBUT DES ITERATIONS *****
630=
640=
650=
660=
670=
680=***** DEBUT DE LA BOUCLE POUR RHO *****
690=
700=
710=
720=
730=***** BOUCLE POUR LES 5 VALEURS DE DELTA (SIGMA) ****
740=
750=
760=
770=
780=
790=
800=
810=
820=
830=
840=
850=
860=
870=
880=
890=
900=
910=
920=
930=
940=
950=
960=
970=
980=
990=
1000=***** ESTIMATIONS *****
1010=
1020=
1030=
1040=
1050=
1060=
1070=
1080=
1090=
1100=
1110=
1120=
1130=
1140=
1150=
1160=
1170=
1180=
1181=
1182=
1190=
1200=
1210=
1220=
1230=
1240=
1250=
1260=

SDDEL=SQRT(DEL)
CALCULONS LES VARIABLES ALEATOIRES ET DEPENDANTES ***
CALL CONML(DSEED, N, E)
E(1)=E(1)*SIG
U(1)=SDDEL*E(1)
Y(1)=1.0+X(1)+U(1)
DO 40 I=2, N
I(1)=E(1)*SIG
I(1)=I-1
U(I)=RHO*U(I)+E(I)
Y(I)=1.0+X(I)+U(I)
40 CONTINUE

Y1=Y(1)
Y2=Y(2)
YN=Y(N)
99 FORMAT(1X, F20.15)

CALL MCD(N, PAR(1, 1), XXIN, XX, X)
CALL DUR(N, PAR(1, 2), XXIN, XX, X)
CALL CORC(N, PAR(1, 3), XXIN, XX, X, ITR, SECD)
SITER(ID, 1)=SITER(ID, 1)+.001*ITR
SEC(ID, 1)=SEC(ID, 1)+SECD
CALL PM(N, PAR(1, 4), XXIN, XX, X, ITR, SECD)
SITER(ID, 2)=SITER(ID, 2)+.001*ITR
SEC(ID, 2)=SEC(ID, 2)+SECD
CALL BMK(N, PAR(1, 5), XXIN, XX, X, ITR, SECD)
SITER(ID, 3)=SITER(ID, 3)+.001*ITR
SEC(ID, 3)=SEC(ID, 3)+SECD
CALL SSTATS(ID, PAR, N, RHO)
999 FORMAT(//)
1150=
1160=
1170=
1180=
1181=
1182=
1190=
1200=
1210=
1220=
1230=
1240=
1250=
1260=

PRINT*, " NOMBRE DE REPRISES =", IREPL
WRITE(6, 937) (SITER(I, J), J=1, 3), I=1, 15)
937 FORMAT(10I, 3I, 2I, 15)
WRITE(6, 938) (SEC(I, J), J=1, 3), I=1, 15)
938 FORMAT(10I, 3I, 2I, 15)
WRITE(6, 939) (ITR, I=1, 15)
939 FORMAT(10I, 15)
WRITE(6, 940) (ITR, I=1, 15)
940 FORMAT(10I, 15)
WRITE(6, 941) (ICON(I, J), J=1, 3), I=1, 15)
941 FORMAT(10I, 3I, 2I, 15)

```



```

640=
650=
660=
670=
680=
690=
700=
710=
720=
730=
740=
750=
760=
770=
780=
790=
800=
810=
820=
830=
840=
850=
860=
870=
880=
890=
900=
910=
920=
930=
940=
950=
960=
970=
980=
990=
1000=
1010=
1020=
1030=
1040=
1050=
1060=
1070=
1080=
1090=
1100=
1110=
1120=
1130=
1140=
1150=
1160=
1170=
1180=
1190=
1200=
1210=
1220=
1230=
1240=
1250=
1260=
1270=
1280=
1290=
1300=
1310=
1320=
1330=
1340=
1350=
1360=
1370=
1380=
1390=
1400=
1410=
1420=
1430=
1440=
1450=
1460=
1470=
1480=
1490=
1500=
1510=
1520=
1530=
1540=
1550=
1560=
1570=
1580=
1590=
1600=
1610=
1620=
1630=
1640=
1650=
1660=
1670=
1680=
1690=
1700=
1710=
1720=
1730=
1740=
1750=
1760=
1770=
1780=
1790=
1800=
1810=
1820=
1830=
1840=
1850=
1860=
1870=
1880=
1890=
1900=
1910=
1920=
1930=
1940=
1950=
1960=
1970=
1980=
1990=
2000=
SUBROUTINE RES(B,N,E,IFLAG,X)
DIMENSION B(3),X(N),E(N)
COMMON/RS/Y(50)
IF(ILEN)GOTO 10,20,30
DO 30 I=1,N
E(I)=Y(I)-B(1)-B(2)*X(I)
30 CONTINUE
RETURN
20 K=1
DO 100 I=2,N
IK=I-K
I1=I-1
E(IK)=Y(I)-B(3)*Y(I1)-B(1)*(1.-B(3))-B(2)*(X(I)-B(3))*X(I1)
100 CONTINUE
30 ROSQ=SQRT(1.-B(3)**2)
E(I)=ROSQ*(Y(I)-B(1))-B(2)*X(I)
K=0
GOTO 20
END
SUBROUTINE XGGX(RHO,N,XGX,XX)
DIMENSION XGX(3),XX(3)
COMMON/SG/X1,X2,XN,Y1,Y2,YN
S=XX(1)
S2=XX(2)
RHO2=RHO**2
XGX(1)=(N-1)*(1.-RHO)**2
XGX(2)=S2*(1.+RHO2)-2.*RHO*S21-X1**2-(XN**RHO)**2
XGX(3)=(1.-RHO)*((S-X1)-RHO*(S-XN))
RETURN
END
SUBROUTINE XPPX(RHO,N,XPX,XX)
DIMENSION XPX(3),XX(3),XGX(3)
COMMON/SG/X1,X2,XN,Y1,Y2,YN
RHO2=1.-RHO**2
CALL XGGX(RHO,N,XGX,XX)
XPX(1)=XGX(1)+RHO2
XPX(2)=XGX(2)+RHO2*X1**2
XPX(3)=XGX(3)+RHO2*X1
RETURN
END
SUBROUTINE SUMXX(N,X,XX)
DIMENSION XX(3),X(N)
DOUBLE PRECISION S,S2,S21
S=S2=S21=0.0
DO 10 I=1,N
S=S+X(I)
S2=S2+X(I)**2
S21=S21+X(I)*X(I)
IF(I.EQ.1)GOTO 10
10 CONTINUE
XX(1)=S/NGL(S)
XX(2)=S/NGL(S2)
END
SUBROUTINE SUMXY(N,X)
DIMENSION X(N)
COMMON/XY/XY(3),DUM
COMMON/RS/Y(50)
XY(1)=XY(2)=XY(3)=0.0
DO 10 I=1,N
I1=I-1
XY(I)=XY(I1)+Y(I)
XY(2)=XY(2)+X(I)*Y(I)
IF(I.EQ.1)GOTO 10
XY(3)=XY(3)+X(I)*Y(I1)+Y(I)*X(I1)
10 CONTINUE
RETURN
END
SUBROUTINE SUMYG(RHO,N,SYG)
DIMENSION SYG(3)
COMMON/XY/XY(3),DUM
COMMON/SG/X1,X2,XN,Y1,Y2,YN
RHO2=RHO**2
SYG(1)=(1.-RHO)*(SY(1)-Y1-RHO*(SY(1)-YN))
SYG(2)=(1.+RHO2)*SY(2)-RHO*SY(3)-X1*Y1-RHO2*XN*YN
RETURN
END
SUBROUTINE SUMYF(RHO,N,SYFP)
DIMENSION SYFP(2),SYG(2)
COMMON/SG/XY(3),DUM
COMMON/SG/X1,X2,XN,Y1,Y2,YN
CALL SUMYG(RHO,N,SYG)
RHO2=RHO**2
SYFP(1)=SYG(1)+(1.-RHO2)*Y1
SYFP(2)=SYG(2)+(1.-RHO2)*X1*Y1
RETURN
END
FUNCTION BETA(X,Y,B)
DIMENSION X(3),Y(2)
BETA=Y(1)*X(3)+X(2)*Y(2)
B=X(1)*Y(1)+Y(2)*X(3)
RETURN
END
SUBROUTINE MCO(N,PAR,XIN,XX,X)
DIMENSION XIN(3),X(3),X(50)
DIMENSION PAR(8),U(50)
DIMENSION XGX(3),XGY(3)
COMMON/COR/RHO(3)
COMMON/XY/XY(3),VRHO
NI=N-1
CALL SUMXY(N,X)
PAR(2)=BETA(XIN,XY,PAR(1))
CALL RES(PAR,N,U,X)
RHO(1)=RHO(3)
RHO(2)=RHO(3)
RHO(3)=RHO(3)
S=SUM2(U,N)
PAR(5)=S/(N-2)

```



```

3270= IF (ABS(PAR(3)-RO).GT.0.00001)GOTO 10
3280= CONTINUE
3290= IF (PAR(7).GE.1.0)ICON(ID,3)=ICON(ID,3)+1
3300= IF (ABS(PAR(3)).GE.1.0)PAR(3)=SIGN(.99999,PAR(3))
3310= CALL INVR(XP,XPIN)
3320= CALL SUMXP(PAR(3),N,XPX,XX)
3330= CALL SUMXP(XP,XPIN)
3340= CALL SUMXP(PAR(3),N,XPY)
3350= PAR(2)=BETA(XPIN,XPY,PAR(1))
3360= S=SUMZ(U,U,N)/(N-2)
3370= PAR(4)=PAR(1)*(1.-PAR(3))
3380= PAR(6)=(PAR(1)-1.)/SQRT(S*XPIN(1))
3390= PAR(7)=(PAR(2)-1.)/SQRT(S*XPIN(2))
3400= XPX(1)=N
3410= XPX(3)=(XPX(3)/(1.-PAR(3)))-X1*(1.+PAR(3))-SQRT(1.-PAR(3)**2)
3420= CALL INVR(XP,XPIN)
3430= PAR(8)=(PAR(4)-(1.-VRHO))/SQRT(S*XPIN(1))
3440= TIME=SECOND(CPU)-TIME
3450= RETURN
3460= END
3470=
3480=
3490=
3500= SUBROUTINE BMK(N,PAR,XXIN,XX,X,ITER,TIME)
3510= DIMENSION XXIN(3),XX(3),X(50)
3520= COMMON/SQ/X1,X2,XX,Y1,Y2,YN
3530= COMMON/XY/SXY(3),VRHO
3540= COMMON/REFL/ID,ITMAX(15,3),ICON(15,3)
3550= TIME=SECOND(CPU)
3560= ITER=0
3570= PAR(3)=RHOO(3)
3580=
3590=
3600=
3610= CONTINUE
3620= RO=PAR(3)
3630= ITER=ITER+1
3640= CALL XPPX(PAR(3),N,XPX,XX)
3650= CALL INVR(XP,XPIN)
3660= CALL SUMXP(PAR(3),N,XPY)
3670= PAR(2)=BETA(XPIN,XPY,PAR(1))
3680= CALL RES(PAR,N,U,O,X)
3690= PAR(3)=RHOBMK(U,N)
3700= IF (ITER.LE.100)GOTO 20
3710= GOTO 30
3720=
3730=
3740= IF (ABS(PAR(3)-RO).GT.0.00001)GOTO 10
3750= CONTINUE
3760=
3770= CALL XPPX(PAR(3),N,XPX,XX)
3780= CALL INVR(XP,XPIN)
3790= CALL SUMXP(PAR(3),N,XPY)
3800= PAR(2)=BETA(XPIN,XPY,PAR(1))
3810= CALL RES(PAR,N,U,O,X)
3820= S=SUMZ(U,U,N)/(N-2)
3830= PAR(4)=PAR(1)*(1.-PAR(3))
3840= PAR(6)=(PAR(1)-1.)/SQRT(S*XPIN(1))
3850= PAR(7)=(PAR(2)-1.)/SQRT(S*XPIN(2))
3860= XPX(1)=N
3870= XPX(3)=(XPX(3)/(1.-PAR(3)))-X1*(1.+PAR(3))-SQRT(1.-PAR(3)**2)
3880= CALL INVR(XP,XPIN)
3890= PAR(8)=(PAR(4)-(1.-VRHO))/SQRT(S*XPIN(1))
3900= TIME=SECOND(CPU)-TIME
3910= RETURN
3920= END
3930=
3940=
3950=
3960=
3970=
3980=
3990=
4000=
4010=
4020=
4030=
4040=
4050=
4060=
4070=
4080=
4090=
4100=
4110=
4120=
4130=
4140=
4150=
4160=
4170=
4180=
4190=
4200=
4210=
4220=
4230=
4240=
4250=
4260=
4270=
4280=
4290=
4300=
4310=
4320=
4330=
4340=
4350=
4360=
4370=
4380=
4390=
4400=
4410=
4420=
4430=
4440=
4450=
4460=
4470=
4480=
4490=
4500=
4510=
4520=
4530=
4540=
4550=
4560=
4570=
4580=
4590=
4600=
4610=
4620=
SUBROUTINE SSTATS(ID,PAR,N,RHO)
COMMON/GSTAT/BIAS(15,5,5),REGM(15,5,5),BEST(15,4,5),STATT(15,5,9)
J,STATN(15,5,9),TN(3),TNI(3),ANOR(3)
DIMENSION FAR(8,5),VPAR(5),BMK(5)
VPAR(1)=VPAR(2)=1.0
VPAR(3)=RHO
VPAR(4)=1.-RHO
VPAR(5)=.0036
DO 3 J=1,5
5 BMK(1)=ABS(PAR(1,5))-VPAR(1)
DO 100 I=1,5
DO 20 J=1,5
VJ=J
IF (I.EG.1).AND.(J.EG.3))JJ=2
IF ((I.EG.1).AND.(J.EG.4))JJ=5
BIAS(ID,I,J)=BIAS(ID,I,J)+.001*(PAR(J,I)-VPAR(JJ))
REGM(ID,I,J)=REGM(ID,I,J)+.001*(PAR(J,I)-VPAR(JJ))**2
IF (ABS(PAR(J,I)-VPAR(JJ)).LE.BMK(JJ))BEST(ID,I,J)=BEST(ID,I,J)+.001
CONTINUE
DO 50 J=1,3
T=TN(J)
SN=ANOR(J)
IF (I.NE.2).AND.(I.NE.3))GOTO 30
CONTINUE
DO 50 K=1,3
KI=K+5
IF (ABS(PAR(KI,I)).GT.T)STATT(ID,I,ICAL(J,K))=STATT(ID,I,ICAL(J,K))+.001
IF (ABS(PAR(KI,I)).GT.SN)STATN(ID,I,ICAL(J,K))=STATN(ID,I,ICAL(J,K))+.001
CONTINUE
100 CONTINUE
END
FUNCTION STATM(IFLAG,I,J,K)
COMMON/GSTAT/BIAS(15,5,5),REGM(15,5,5),BEST(15,4,5),STATT(15,5,9)
J,STATN(15,5,9),TN(3),TNI(3),ANOR(3)
IF (IFLAG=2)IO,20,30
10 STATM=BIAS(I,J,K)
RETURN
20 STATM=REGM(I,J,K)
RETURN
30 STATM=BEST(I,J,K)
END
FUNCTION STM(IFLAG,I,J,K,L)
COMMON/GSTAT/BIAS(15,5,5),REGM(15,5,5),BEST(15,4,5),STATT(15,5,9)
J,STATN(15,5,9),TN(3),TNI(3),ANOR(3)
IF (IFLAG.EG.1)STM=STATT(I,J,ICAL(K,L))
RETURN
IF (IFLAG.EG.2)STM=STATN(I,J,ICAL(K,L))
END
FUNCTION ICAL(I,J)
ICAL=3*(I-J)+J
RETURN
END

```

REMERCIEMENTS

Je ne suis pas ce qu'on peut appeler un élève docile. Ceci n'a sûrement pas facilité la tâche de mon directeur. Malgré tout, nous sommes parvenus à la dernière étape de ce travail et une bonne part du mérite doit lui être attribuée. Je remercie donc Monsieur Dufour pour ses précieux conseils, son soutien moral et financier, et même pour les quelques "coups de pied au derrière" qui ont été nécessaires à la réalisation de ce mémoire.

Je remercie également M. Dagenais et Mme Salvas qui ont accepté de lire ce texte et y apporter leurs commentaires. Je veux souligner spécialement la contribution de M. Dagenais, pour lequel j'ai eu le privilège de travailler comme assistant de recherche. L'expérience acquise restera toujours un atout précieux.

Comme la rédaction de ce travail a été plus longue que prévue, le nombre de mes confrères et amis s'est considérablement accru avec le temps. Les limites qui me sont imposées m'empêchent de rendre à chacun le tribut qui lui est dû. Je veux tout de même mentionner les membres du "Tea Time Club" et du Club du "9-5-2"; André, Clément, Arnold, Jean-Olivier, Martine, Daniel et tous les autres. S'ils sont tous des Montréalais convaincus, je leur pardonne volontiers ce défaut et je les assure qu'ils seront toujours bien reçus à Québec. Je salue aussi Marc et Chantale, Jean-Denis, Etienne, Raymond et Marie-Josée. Les heures passées en leur compagnie ont été parmi les plus heureuses.

Oups! Bonjour Mme Psarianos! Je suis un peu pressé de terminer, mais nous nous reverrons sûrement.

Enfin, un gros merci à Suzanne pour son travail soigné.

Le mot de la fin sera pour mon père et ma mère, même si le premier n'est plus là. Je leur dirai simplement que je les aime.

BIBILOGRAPHIE

- BEACH, C.M. et J.G. MacKINNON, "A Maximum Likelihood Procedure for Regression with Autocorrelated Errors", Econometrica, Vol. 46, 1978, pp. 51-58.
- COCHRANE, D. et G.H. ORCUTT, "Application of Least Squares Regression to Relationships Containing Autocorrelated Error Terms", Journal of the American Statistical Association, Vol. 44, 1949, pp. 32-61.
- COOPER, J.P., "Asymptotic Covariance Matrix of Procedures for Linear Regression in the Presence of First-Order Autoregressive Disturbances", Econometrica, Vol. 40, 1972, pp. 305-310.
- DHRYMES, P.J., Econometrics : Statistical Foundations and Applications, New York, Springer-Verlag, 1980.
- DORAN, H.E., "Omission of an Observation from a Regression Analysis", Journal of Econometrics, Vol. 61, 1981, pp. 367-374.
- DURBIN, J., "Estimation of Parameters in Time-Series Regression Models", Journal of the Royal Statistical Society Series B, Vol. 22, 1960, pp. 139-153.
- GURLAND, J., "An Example of Autocorrelated Disturbances in Linear Regression", Econometrica, Vol. 22, 1954, pp. 218-227.
- HONG, D.M. et L. L'ESPERANCE, "Effects of Autocorrelated Errors on Various Least-Squares Estimators : A Monte-Carlo Study", Communications in Statistics, Vol. 2, 1973, pp. 507-523.
- JOHNSTON, J., Econometric Methods, 2^e édition, New York, McGraw-Hill, 1971.
- KADIYALA, K.R., "A Transformation Used to Circumvent the Problem of Autocorrelation", Econometrica, Vol. 36, 1968, pp. 93-96.
- MADDALA, G.S., Econometrics, New York, McGraw-Hill, 1977.
- MAESHIRO, A., "Autoregressive Transformation, Treated Independent Variables, and Autocorrelated Disturbance Terms", Review of Economics and Statistics, Vol. 58, 1976, pp. 497-500.
- MAESHIRO, A., "On the Retention of the First Observation in Serial Correlation Adjustments of Regression Models", International Economic Review, Vol. 20, 1979, pp. 259-265.

- PARK, R.E. et B.M. MITCHELL, "Estimating the Autocorrelated Error Model With Trended Data", Journal of Econometrics, Vol. 13, 1980, pp. 185-201.
- PFÄFFENBERGER, R. et T. DIELMAN, "Small-Sample Properties of the Bayesian Estimator in the Regression Model with Autocorrelated Errors", Non publié, Texas Christian University, Decision Sciences Working Paper No. 10, 1979, 16 p.
- PRAIS, S.J. et C.B. WINSTEN, "Trend Estimators and Serial Correlation", Non Publié, Cowles Commission Discussion Paper No. 383, Chicago, 1954.
- RAO, P. et Z. GRILICHES, "Small-Sample Properties of Several Two-Stage Regression Method in the Context of Auto-Correlated Errors", Journal of the American Statistical Association, Vol. 64, 1969, pp. 253-272.
- SPITZER, J.J., "Small-Sample Properties of Nonlinear Least Squares and Maximum Likelihood Estimators in the Context of Autocorrelated Errors", Journal of the American Statistical Association, Vol. 74, 1979, pp. 41-47.
- TAYLOR, W.E., "On the Efficiency of the Cochrane-Orcutt Estimator", Journal of Econometrics, Vol. 17, 1981, pp. 67-82.
- THEIL, H., Principles of Econometrics, New York, John Wiley and Son, 1971.

