# TD 4 STATISTIQUE - 1SN

#### Exercice 1.

Afin de tester la satisfaction des clients à service donné, on effectue un sondage et on définit une variable aléatoire  $Y_i$  de la façon suivante :

 $Y_i = 1$  si le client i est satisfait

 $Y_i = 0$  si le client i n'est pas satisfait

A l'aide d'un échantillon  $(Y_1,...,Y_n)$  de même loi de Bernoulli

$$P[Y_i = 0] = \theta$$

$$P[Y_i = 1] = 1 - \theta$$

on désire tester les hypothèese  $H_0: \theta = \theta_0 = 0.52$  et  $H_1: \theta = \theta_1 = 0.48$ .

- 1. Construire la vraisemblance des observations  $y_1, ..., y_n$  et expliciter la région de rejet de  $H_0$  du test de Neyman-Pearson (pour l'application numérique, on choisira un risque de première espèce  $\alpha = 0.1$ ).
- 2. Déterminer la puissance de ce test.

Exercice 2. Soit  $X_1, ..., X_n$  un échantillon d'une loi normale de moyenne m et de variance  $\sigma^2$ . On veut faire le test d'hypothèses binaires suivant :

 $H_0: m=m_0; \sigma^2$  quelconque

 $H_1: m \neq m_0; \sigma^2$  quelconque

Pour construire le test, on retient le test du rapport des vraisemblances maximales ou test GLR (Generalized Likelihood Ratio).

- 1. On suppose  $m=m_0$  connu. Rappeler l'estimateur du maximum de vraisemblance (EMV) de  $\sigma^2$ .
- 2. Lorsque m et  $\sigma^2$  sont inconnus, rappeler leurs estimateurs du maximum de vraisemblance.
- 3. Donner la forme du test GLR.
- 4. En décomposant  $\sum_{i=1}^{n} (x_i m_0)^2$ , montrer que l'on peut définir un test équivalent à l'aide de la statistique

$$T_n = \frac{\overline{X} - m_0}{\sqrt{\sum_{i=1}^n (X_i - \overline{X})^2}}$$

5. On rappelle que sous l'hypothèse  $H_0$ , les deux variables aléatoires

$$U = \frac{\overline{X} - m_0}{\sigma / \sqrt{n}}$$
 et  $V = \frac{\sum_{i=1}^{n} (X_i - \overline{X})^2}{\sigma^2}$ 

ont des lois connues  $U \sim \mathcal{N}(0,1)$  et  $V \sim \chi^2_{n-1}$ . En déduire la loi de  $T_n$ . Soit  $\alpha = 5\%$  le risque de première espèce. Donner la région critique du test effectué à l'aide de  $T_n$ .

1

#### Exercice 3.

On considère les observations  $x_i, i=1,...,n$  (avec n=10) définies par

$$x_1 = 1 \mid x_2 = 0 \mid x_3 = 1 \mid x_4 = 1 \mid x_5 = 1 \mid x_6 = 1 \mid x_7 = 1 \mid x_8 = 2 \mid x_9 = 0 \mid x_{10} = 0$$

On suppose que les variables aléatoires associées à ces observations sont indépendantes et issues de la même loi de Poisson  $P(\lambda)$ . On rappelle que si X suit une une loi de Poisson de paramètre  $\lambda$ , on a  $E[X] = \text{var}[X] = \lambda$  et  $\varphi_X(t) = E[e^{itX}] = \exp[\lambda(e^{it} - 1)]$ . On désire tester les deux hypothèses

$$\left\{ \begin{array}{l} H_0: \lambda = \lambda_0 \text{ (absence de planète)} \\ H_1: \lambda = \lambda_1 \text{ (présence de planète)} \end{array} \right.$$

avec  $\lambda_1 < \lambda_0$ .

- 1. Vérifier que la statistique du test de Neyman-Pearson peut s'écrire  $T = \sum_{i=1}^{n} X_i$  et déterminer la région critique associée.
- 2. Déterminer la fonction caractéristique de T et en déduire que T suit une loi de Poisson que l'on précisera sous chaque hypothèse.
- 3. Préciser le test de puissance maximale tel que le risque de première espèce  $\alpha$  vérifie  $\alpha \leq 0.05$ . On précisera le risque maximal  $\alpha$ , la décision prise au vu des données  $x_i, i=1,...,10$  et la puissance de ce test. Pour les applications numériques, on prendra  $\lambda_0=1$  et  $\lambda_1=0.1$ .
- 4. On suppose que *n* est suffisamment grand pour pouvoir utiliser les résultats du théorème de la limite centrale.
  - Donner la loi approchée de T issue de ce théorème.
  - Quelle est la valeur du seuil obtenue lorsqu'on confond la loi de T avec son approximation. En comparant avec la valeur obtenue précédemment, dire ce que vous pensez de cette approximation pour n=10.
  - Déterminer les courbes COR (caractéristiques opérationnelles du récepteur) découlant de cette loi approchée. On posera

$$\Phi(x) = \int_{-\infty}^{x} \frac{1}{\sqrt{2\pi}} e^{-\frac{u^2}{2}} du$$

et on notera  $\Phi^{-1}(x)$  son inverse. En supposant que n est suffisamment grand pour faire les approximations nécessaires, déterminer les paramètres qui influent sur la performance asymptotique  $(n \to \infty)$  du test. De ces deux cas

2

*Premier Cas* :  $n = 100, \lambda_0 = 1, \lambda_1 = 0.1$ 

Deuxième Cas :  $n = 100, \lambda_0 = 2, \lambda_1 = 1.1$ 

indiquer celui qui engendre la meilleure performance.

### Correction exercice 1

1) La vraisemblance de ce problème est

$$L(y_1, ..., y_n; \theta) = \prod_{i=1}^n P[Y_i = y_i]$$
$$= \prod_{i=1}^n \theta^{1-y_i} (1-\theta)^{y_i}$$
$$= \theta^{n-n\overline{y}} (1-\theta)^{n\overline{y}}$$

avec

$$\overline{y} = \frac{1}{n} \sum_{i=1}^{n} y_i$$

On rejette donc  $H_0$  si

$$\frac{L(y_1,...,y_n;\theta_1)}{L(y_1,...,y_n;\theta_0)} > K_\alpha \Longleftrightarrow \overline{y} \ln \left( \frac{\theta_0}{\theta_1} \frac{1-\theta_1}{1-\theta_0} \right) > S_\alpha$$

Pour  $\theta_0=0.52$  et  $\theta_1=0.48$ , on a

$$\frac{\theta_0}{\theta_1} \frac{1 - \theta_1}{1 - \theta_0} = \left(\frac{0.52}{0.48}\right)^2 > 1$$

donc on rejette  $H_0$  si

$$\overline{y} > \nu_{\alpha}$$

où  $\nu_{\alpha}$  est un seuil dépendant du risque de première espèce  $\alpha$ . Pour déterminer ce seuil, on se fixe une valeur de  $\alpha$ 

$$\alpha = P \left[ \text{Rejeter } H_0 \middle| H_0 \text{ vraie} \right]$$

$$= P \left[ \overline{Y} > \nu_{\alpha} \middle| \theta = \theta_0 \right]$$

En utilisant le théorème de la limite centrale, on peut approcher la loi de  $\overline{Y}$  comme suit

$$\overline{Y} \sim \mathcal{N}\left(1 - \theta, \frac{\theta\left(1 - \theta\right)}{n}\right)$$

Donc

$$\alpha = P \left[ U = \frac{\overline{Y} - (1 - \theta_0)}{\sqrt{\frac{\theta_0(1 - \theta_0)}{n}}} > \frac{\nu_\alpha - (1 - \theta_0)}{\sqrt{\frac{\theta_0(1 - \theta_0)}{n}}} \right] U \sim \mathcal{N}(0, 1)$$

$$= 1 - F \left( \frac{\nu_\alpha - (1 - \theta_0)}{\sqrt{\frac{\theta_0(1 - \theta_0)}{n}}} \right)$$

On en déduit

$$\frac{\nu_{\alpha} - (1 - \theta_0)}{\sqrt{\frac{\theta_0(1 - \theta_0)}{r}}} = F^{-1} (1 - \alpha)$$

où F est la fonction de répartition d'une loi normale  $\mathcal{N}(0,1)$ , d'où

$$\nu_{\alpha} = \sqrt{\frac{\theta_0 (1 - \theta_0)}{n}} F^{-1} (1 - \alpha) + (1 - \theta_0)$$

## 2) La puissance du test est

$$\pi = P \left[ \text{Rejeter } H_0 \middle| H_1 \text{ vraie} \right]$$

$$= P \left[ \overline{Y} > \nu_\alpha \middle| \theta = \theta_1 \right]$$

$$= 1 - F \left( \frac{\nu_\alpha - (1 - \theta_1)}{\sqrt{\frac{\theta_1 (1 - \theta_1)}{n}}} \right)$$

### Correction exercice 2

1) 
$$\tilde{\sigma}_{MV}^2 = \frac{1}{n} \sum_{i=1}^n (X_i - m_0)^2$$

2) 
$$\hat{m}_{MV} = \overline{X} = \frac{1}{n} \sum_{i=1}^{n} X_i, \qquad \hat{\sigma}_{MV}^2 = \frac{1}{n} \sum_{i=1}^{n} \left( X_i - \overline{X} \right)^2$$

3) Le test GLR est défini par

Rejet de 
$$H_0$$
 si  $\frac{L\left(X_1,...,X_n;H_1\right)}{L\left(X_1,...,X_n;H_1\right)}>S_{\alpha}$ 

c'est-à-dire

Rejet de 
$$H_0$$
 si 
$$\frac{\left(2\pi\hat{\sigma}_{MV}^2\right)^{-n/2}\exp\left[-\frac{1}{2\hat{\sigma}_{MV}^2}\sum\left(X_i-\overline{X}\right)^2\right]}{\left(2\pi\tilde{\sigma}_{MV}^2\right)^{-n/2}\exp\left[-\frac{1}{2\tilde{\sigma}_{MV}^2}\sum\left(X_i-m_0\right)^2\right]} > K_{\alpha}$$

c'est-à-dire

Rejet de 
$$H_0$$
 si  $\frac{\tilde{\sigma}_{MV}^2}{\hat{\sigma}_{MV}^2} > S_{\alpha} \Leftrightarrow \frac{\sum (X_i - m_0)^2}{\sum_{i=1}^n (X_i - \overline{X})^2} > S_{\alpha}$ 

4) On décompose  $\sum (X_i - m_0)^2$  comme suit

$$\sum (X_i - m_0)^2 = \sum (X_i - \overline{X} + \overline{X} - m_0)^2$$
$$= \sum (X_i - \overline{X})^2 + n(\overline{X} - m_0)^2$$

donc le test GLR est défini par

Rejet de 
$$H_0$$
 si  $\frac{\sum \left(X_i - \overline{X}\right)^2 + n\left(\overline{X} - m_0\right)^2}{\sum_{i=1}^n \left(X_i - \overline{X}\right)^2} > S_\alpha \Leftrightarrow T_n^2 > \mu_\alpha$   
 $\Leftrightarrow T_n \in ]-\infty, -\mu_\alpha[\cup]\mu_\alpha, \infty[$ 

5) La statistique  $T_n$  s'écrit sous la forme suivante :

$$T_n = \frac{\sigma}{\sqrt{n}} \frac{U}{\sigma \sqrt{V}} = \frac{1}{\sqrt{n(n-1)}} \frac{U}{\sqrt{\frac{V}{n-1}}}$$

où

$$W_n = \frac{U}{\sqrt{\frac{V}{n-1}}} \sim t_{n-1}$$

On en déduit

Rejet de 
$$H_0$$
 si  $W_n \in ]-\infty, -c_{\alpha}[\ \cup\ ]c_{\alpha}, \infty[$ 

et

$$1 - \alpha = 1 - P [\text{rejeter } H_0 | H_0 \text{ vraie}]$$

$$= P [\text{accepter } H_0 | H_0 \text{ vraie}]$$

$$= P [|W_n| < c_\alpha | H_0 \text{ vraie}] = 0.95$$

Les tables de la loi de Student donnent la valeur de  $c_{\alpha}$ .

### **Correction exercice 3**

1) Des calculs élémentaires donnent

Rejet de 
$$H_0$$
 si  $T = \sum_{i=1}^n X_i < S_\alpha$ 

2) La fonction caractéristique de T est

$$E\left[e^{itT}\right] = \prod_{j=1}^{n} E\left[e^{itX_{j}}\right] = \exp\left[n\lambda\left(e^{it} - 1\right)\right]$$

qui est la fonction caractéristique d'une loi de Poisson de paramètre  $n\lambda$  donc  $T \sim P(n\lambda)$ . Sous  $H_0$ , on a  $T \sim P(n\lambda_0) = P(10)$  et sous  $H_1$ , on a  $T \sim P(n\lambda_1) = P(1)$ .

3) On a  $\alpha = P$  [rejeter  $H_0 | H_0$  vraie] =  $P[T < S_\alpha | T \sim P(n\lambda_0) = P(10)]$ . En analysant les tables de la loi de Poisson P(10), on trouve

$$S_{\alpha}=5\Rightarrow \alpha=0.0293$$
 et  $S_{\alpha}=6\Rightarrow \alpha>0.05$ .

Donc le test est défini par

Rejet de 
$$H_0$$
 si  $T < 5$ 

et le risque de première espèce associé est  $\alpha=0.0293<0.05$ . Les données sont telles que  $\sum_{i=1}^n x_i=8$  et donc on accepte l'hypothèse  $H_0$  avec  $\alpha=0.0293$ . Le calcul de la puissance du test conduit à

$$\pi = 1 - \beta = P \text{ [rejeter } H_0 | H_1 \text{ vraie]}$$

$$= P [T < 5 | T \sim P (1)]$$

$$= \sum_{i=0}^{4} p_i \sim 0.9963$$

La puissance du test est donc excellente.

- 4) a) Pour n grand, l'approximation normale est  $\sum_{i=1}^{n} X_i \sim \mathcal{N}(n\lambda, n\lambda)$ .
- b) On trouve  $K_{\alpha} = n\lambda_0 + \sqrt{n\lambda_0}\Phi^{-1}(\alpha) \sim 4.8$ . On trouve 4.8 au lieu de 5 et donc l'approximation est satisfaisante pour n=10 (puisque T prend des valeurs discrètes avoir T<5 ou T<4.8, c'est la même chose).
- c) Un calcul simple conduit à

$$PD = 1 - \beta = \Phi\left(\sqrt{n}\frac{\lambda_0 - \lambda_1}{\sqrt{\lambda_1}} + \sqrt{\frac{\lambda_0}{\lambda_1}}\Phi^{-1}(\alpha)\right)$$

c'est-à-dire asymptotiquement

$$PD = 1 - \beta \sim \Phi\left(\sqrt{n} \frac{\lambda_0 - \lambda_1}{\sqrt{\lambda_1}}\right)$$

Le paramètre qui règle la performance asymptotique du test est donc  $\sqrt{n}\frac{\lambda_0-\lambda_1}{\sqrt{\lambda_1}}$ . Dans les deux cas proposés  $\lambda_0-\lambda_1=0.9$  et n=100. Le premier test est meilleur car PD est une fonction décroissante de  $\lambda_1$  lorsque  $\lambda_0-\lambda_1$  et n sont fixés.

$k \setminus \lambda$	0.8	0.9	1.0	2.0	3.0	4.0	5.0	6.0
0	0.4493	0.4066	0.3679	0.1353	0.0498	0.0183	0.0067	0.0025
1	0.3595	0.3659	0.3679	0.2707	0.1494	0.0733	0.0337	0.0149
2	0.1438	0.1647	0.1839	0.2707	0.2240	0.1465	0.0842	0.0446
3	0.0383	0.0494	0.0613	0.1804	0.2240	0.1954	0.1404	0.0892
4	0.0077	0.0111	0.0153	0.0902	0.1680	0.1954	0.1755	0.1339
5	0.0012	0.0020	0.0031	0.0361	0.1008	0.1563	0.1755	0.1606
6	0.0002	0.0003	0.0005	0.0120	0.0504	0.1042	0.1462	0.1606
7			0.0001	0.0034	0.0216	0.0595	0.1044	0.1377
8				0.0009	0.0081	0.0298	0.0653	0.1033
9				0.0002	0.0027	0.0132	0.0363	0.0688
10					0.0008	0.0053	0.0181	0.0413
11					0.0002	0.0019	0.0082	0.0225
12					0.0001	0.0006	0.0034	0.0113
13						0.0002	0.0013	0.0052
14						0.0001	0.0005	0.0022
15							0.0002	0.0009
16								0.0003
17								0.0001

$ \begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $								
1         0.0064         0.0027         0.0011         0.0005         0.0002         0.0001         0.0004         0.0002           3         0.0521         0.0286         0.0150         0.0076         0.0037         0.0018         0.0008           4         0.0912         0.0573         0.0337         0.0189         0.0102         0.0053         0.0027           5         0.1277         0.0916         0.0607         0.0378         0.0224         0.0127         0.0070           6         0.1490         0.1221         0.0911         0.0631         0.0411         0.0255         0.0152           7         0.1490         0.1396         0.1318         0.1126         0.0888         0.0655         0.0457           8         0.1304         0.1396         0.1318         0.1126         0.0888         0.0655         0.0457           9         0.1014         0.1241         0.1318         0.1251         0.1085         0.0874         0.0661           10         0.0710         0.0993         0.1186         0.1251         0.1194         0.1048         0.0859           11         0.0452         0.0722         0.0970         0.1137         0.1194         0.11	$k \setminus \lambda$	7.0	8.0	9.0	10.0	11.0	12.0	13.0
1         0.0064         0.0027         0.0011         0.0005         0.0002         0.0001         0.0004         0.0002           3         0.0521         0.0286         0.0150         0.0076         0.0037         0.0018         0.0008           4         0.0912         0.0573         0.0337         0.0189         0.0102         0.0053         0.0027           5         0.1277         0.0916         0.0607         0.0378         0.0224         0.0127         0.0070           6         0.1490         0.1221         0.0911         0.0631         0.0411         0.0255         0.0152           7         0.1490         0.1396         0.1318         0.1126         0.0888         0.0655         0.0457           8         0.1304         0.1396         0.1318         0.1126         0.0888         0.0655         0.0457           9         0.1014         0.1241         0.1318         0.1251         0.1085         0.0874         0.0661           10         0.0710         0.0993         0.1186         0.1251         0.1194         0.1048         0.0859           11         0.0452         0.0722         0.0970         0.1137         0.1194         0.11			0.0000	0.0004				
2         0.0223         0.0107         0.0050         0.0023         0.0010         0.0004         0.0002           3         0.0521         0.0286         0.0150         0.0076         0.0037         0.0018         0.0008           4         0.0912         0.0573         0.0337         0.0189         0.0102         0.0053         0.0027           5         0.1277         0.0916         0.0607         0.0378         0.0224         0.0127         0.0070           6         0.1490         0.1396         0.1171         0.0901         0.0646         0.0437         0.0281           7         0.1490         0.1396         0.1171         0.0901         0.0646         0.0437         0.0281           8         0.1304         0.1396         0.1318         0.1126         0.0888         0.0655         0.0457           9         0.1014         0.1241         0.1318         0.1251         0.1085         0.0874         0.0661           10         0.0710         0.0993         0.1186         0.1251         0.1194         0.1048         0.0661           10         0.0452         0.0722         0.0970         0.1137         0.1194         0.1144         0.10	I -				0.000	0.000	0.0001	
3         0.0521         0.0286         0.0150         0.0076         0.0037         0.0018         0.0008           4         0.0912         0.0573         0.0337         0.0189         0.0102         0.0053         0.0027           5         0.1277         0.0916         0.0607         0.0378         0.0224         0.0127         0.0070           6         0.1490         0.1221         0.0911         0.0631         0.0411         0.0255         0.0152           7         0.1490         0.1396         0.1171         0.0901         0.0646         0.0437         0.0281           8         0.1304         0.1396         0.1318         0.1126         0.0888         0.0655         0.0457           9         0.1014         0.1241         0.1318         0.1251         0.1085         0.0874         0.0661           10         0.0710         0.0993         0.1186         0.1251         0.1194         0.1048         0.0859           11         0.0452         0.0722         0.0970         0.1137         0.1194         0.1144         0.1015           12         0.0263         0.0481         0.0728         0.0948         0.1094         0.1144         0.1								
4         0.0912         0.0573         0.0337         0.0189         0.0102         0.0053         0.0027           5         0.1277         0.0916         0.0607         0.0378         0.0224         0.0127         0.0070           6         0.1490         0.1221         0.0911         0.0631         0.0411         0.0255         0.0152           7         0.1490         0.1396         0.1171         0.0901         0.0646         0.0437         0.0281           8         0.1304         0.1396         0.1318         0.1126         0.0888         0.0655         0.0457           9         0.1014         0.1241         0.1318         0.1251         0.1085         0.0874         0.0661           10         0.0710         0.0993         0.1186         0.1251         0.1194         0.1048         0.0859           11         0.0452         0.0722         0.0970         0.1137         0.1194         0.1144         0.1015           12         0.0263         0.0481         0.0728         0.0948         0.1094         0.1144         0.1099           13         0.0142         0.0296         0.0504         0.0729         0.0926         0.1056         0.								
5         0.1277         0.0916         0.0607         0.0378         0.0224         0.0127         0.0070           6         0.1490         0.1221         0.0911         0.0631         0.0411         0.0255         0.0152           7         0.1490         0.1396         0.1171         0.0901         0.0646         0.0437         0.0281           8         0.1304         0.1396         0.1318         0.1126         0.0888         0.0655         0.0457           9         0.1014         0.1241         0.1318         0.1251         0.1085         0.0874         0.0661           10         0.0710         0.0993         0.1186         0.1251         0.1194         0.1048         0.0859           11         0.0452         0.0722         0.0970         0.1137         0.1194         0.1144         0.1015           12         0.0263         0.0481         0.0728         0.0948         0.1094         0.1144         0.1015           13         0.0142         0.0296         0.0504         0.0729         0.0926         0.1056         0.1099           14         0.0071         0.0169         0.0324         0.0521         0.0728         0.0905         0								
6         0.1490         0.1221         0.0911         0.0631         0.0411         0.0255         0.0152           7         0.1490         0.1396         0.1171         0.0901         0.0646         0.0437         0.0281           8         0.1304         0.1396         0.1318         0.1126         0.0888         0.0655         0.0457           9         0.1014         0.1241         0.1318         0.1251         0.1085         0.0874         0.0661           10         0.0710         0.0993         0.1186         0.1251         0.1194         0.1048         0.0859           11         0.0452         0.0722         0.0970         0.1137         0.1194         0.1144         0.1015           12         0.0263         0.0481         0.0728         0.0948         0.1094         0.1144         0.1015           13         0.0142         0.0296         0.0504         0.0729         0.0926         0.1056         0.1099           14         0.0071         0.0169         0.0324         0.0521         0.0728         0.0905         0.1021           15         0.0033         0.0090         0.0194         0.0347         0.0343         0.0724								
7         0.1490         0.1396         0.1171         0.0901         0.0646         0.0437         0.0281           8         0.1304         0.1396         0.1318         0.1126         0.0888         0.0655         0.0457           9         0.1014         0.1241         0.1318         0.1251         0.1085         0.0874         0.0661           10         0.0710         0.0993         0.1186         0.1251         0.1194         0.1048         0.0859           11         0.0452         0.0722         0.0970         0.1137         0.1194         0.1144         0.1015           12         0.0263         0.0481         0.0728         0.0948         0.1094         0.1144         0.1015           13         0.0142         0.0296         0.0504         0.0729         0.0926         0.1056         0.1099           14         0.0071         0.0169         0.0324         0.0521         0.0728         0.0905         0.1021           15         0.0033         0.0090         0.0194         0.0347         0.0534         0.0724         0.0885           16         0.0014         0.0045         0.0109         0.0217         0.0367         0.0383 <th< th=""><th>1</th><th></th><th></th><th></th><th></th><th></th><th></th><th></th></th<>	1							
8         0.1304         0.1396         0.1318         0.1126         0.0888         0.0655         0.0457           9         0.1014         0.1241         0.1318         0.1251         0.1085         0.0874         0.0661           10         0.0710         0.0993         0.1186         0.1251         0.1194         0.1048         0.0859           11         0.0452         0.0722         0.0970         0.1137         0.1194         0.1144         0.1015           12         0.0263         0.0481         0.0728         0.0948         0.1094         0.1144         0.1015           13         0.0142         0.0296         0.0504         0.0729         0.0926         0.1056         0.1099           14         0.0071         0.0169         0.0324         0.0521         0.0728         0.0905         0.1021           15         0.0033         0.0090         0.0194         0.0347         0.0534         0.0724         0.088           16         0.0014         0.0045         0.0109         0.0217         0.0367         0.0383         0.0550           18         0.0002         0.0009         0.0029         0.0071         0.0145         0.0255 <th< th=""><th></th><th>0.1490</th><th>0.1221</th><th>0.0911</th><th>0.0631</th><th>0.0411</th><th>0.0255</th><th>0.0152</th></th<>		0.1490	0.1221	0.0911	0.0631	0.0411	0.0255	0.0152
9         0.1014         0.1241         0.1318         0.1251         0.1085         0.0874         0.0661           10         0.0710         0.0993         0.1186         0.1251         0.1194         0.1048         0.0859           11         0.0452         0.0722         0.0970         0.1137         0.1194         0.1144         0.1015           12         0.0263         0.0481         0.0728         0.0948         0.1094         0.1144         0.1099           13         0.0142         0.0296         0.0504         0.0729         0.0926         0.1056         0.1099           14         0.0071         0.0169         0.0324         0.0521         0.0728         0.0905         0.1021           15         0.0033         0.0990         0.0194         0.0347         0.0534         0.0724         0.0885           16         0.0014         0.0045         0.0109         0.0217         0.0367         0.0543         0.0719           17         0.0006         0.0021         0.0058         0.0128         0.0237         0.0383         0.0550           18         0.0002         0.0004         0.0014         0.0037         0.0084         0.0161         <		0.1490	0.1396	0.1171		0.0646	0.0437	0.0281
10         0.0710         0.0993         0.1186         0.1251         0.1194         0.1048         0.0859           11         0.0452         0.0722         0.0970         0.1137         0.1194         0.1144         0.1015           12         0.0263         0.0481         0.0728         0.0948         0.1094         0.1144         0.1099           13         0.0142         0.0296         0.0504         0.0729         0.0926         0.1056         0.1099           14         0.0071         0.0169         0.0324         0.0521         0.0728         0.0905         0.1021           15         0.0033         0.0090         0.0194         0.0347         0.0534         0.0724         0.0885           16         0.0014         0.0045         0.0109         0.0217         0.0367         0.0543         0.0719           17         0.0006         0.0021         0.0058         0.0128         0.0237         0.0383         0.0550           18         0.0002         0.0004         0.0014         0.0037         0.0084         0.0161         0.0272           20         0.0001         0.0003         0.0009         0.0024         0.0004         0.0001 <th></th> <th>0.1304</th> <th>0.1396</th> <th>0.1318</th> <th>0.1126</th> <th>0.0888</th> <th>0.0655</th> <th>0.0457</th>		0.1304	0.1396	0.1318	0.1126	0.0888	0.0655	0.0457
11         0.0452         0.0722         0.0970         0.1137         0.1194         0.1144         0.1015           12         0.0263         0.0481         0.0728         0.0948         0.1094         0.1144         0.1099           13         0.0142         0.0296         0.0504         0.0729         0.0926         0.1056         0.1099           14         0.0071         0.0169         0.0324         0.0521         0.0728         0.0905         0.1021           15         0.0033         0.0090         0.0194         0.0347         0.0534         0.0724         0.0885           16         0.0014         0.0045         0.0109         0.0217         0.0367         0.0543         0.0719           17         0.0006         0.0021         0.0058         0.0128         0.0237         0.0383         0.0550           18         0.0002         0.0009         0.0029         0.0071         0.0145         0.0255         0.0397           19         0.0001         0.0004         0.0014         0.0037         0.0084         0.0161         0.0272           20         0.0002         0.0006         0.0019         0.0046         0.0097         0.0177 <th>9</th> <th>0.1014</th> <th>0.1241</th> <th>0.1318</th> <th>0.1251</th> <th>0.1085</th> <th>0.0874</th> <th>0.0661</th>	9	0.1014	0.1241	0.1318	0.1251	0.1085	0.0874	0.0661
12         0.0263         0.0481         0.0728         0.0948         0.1094         0.1144         0.1099           13         0.0142         0.0296         0.0504         0.0729         0.0926         0.1056         0.1099           14         0.0071         0.0169         0.0324         0.0521         0.0728         0.0905         0.1021           15         0.0033         0.0090         0.0194         0.0347         0.0534         0.0724         0.0885           16         0.0014         0.0045         0.0109         0.0217         0.0367         0.0543         0.0719           17         0.0006         0.0021         0.0058         0.0128         0.0237         0.0383         0.0550           18         0.0002         0.0009         0.0029         0.0071         0.0145         0.0255         0.0397           19         0.0001         0.0004         0.0014         0.0037         0.0084         0.0161         0.0272           20         0.0002         0.0006         0.0019         0.0046         0.0097         0.0177           21         0.0001         0.0003         0.0004         0.0012         0.0030         0.0065           2	10	0.0710	0.0993	0.1186	0.1251	0.1194	0.1048	0.0859
13         0.0142         0.0296         0.0504         0.0729         0.0926         0.1056         0.1099           14         0.0071         0.0169         0.0324         0.0521         0.0728         0.0905         0.1021           15         0.0033         0.0090         0.0194         0.0347         0.0534         0.0724         0.0885           16         0.0014         0.0045         0.0109         0.0217         0.0367         0.0543         0.0719           17         0.0006         0.0021         0.0058         0.0128         0.0237         0.0383         0.0550           18         0.0002         0.0009         0.0029         0.0071         0.0145         0.0255         0.0397           19         0.0001         0.0004         0.0014         0.0037         0.0084         0.0161         0.0272           20         0.0002         0.0006         0.0019         0.0046         0.0097         0.0177           21         0.0001         0.0003         0.0004         0.0012         0.0030         0.0065           23         0.0001         0.0001         0.0003         0.0006         0.0016         0.0003           26         0.000	11	0.0452	0.0722	0.0970	0.1137	0.1194	0.1144	0.1015
14         0.0071         0.0169         0.0324         0.0521         0.0728         0.0905         0.1021           15         0.0033         0.0090         0.0194         0.0347         0.0534         0.0724         0.0885           16         0.0014         0.0045         0.0109         0.0217         0.0367         0.0543         0.0719           17         0.0006         0.0021         0.0058         0.0128         0.0237         0.0383         0.0550           18         0.0002         0.0009         0.0029         0.0071         0.0145         0.0255         0.0397           19         0.0001         0.0004         0.0014         0.0037         0.0084         0.0161         0.0272           20         0.0002         0.0006         0.0019         0.0046         0.0097         0.0177           21         0.0001         0.0003         0.0009         0.0024         0.0055         0.0109           22         0.0001         0.0001         0.0004         0.0002         0.0006         0.0016         0.0037           24         0.0001         0.0001         0.0003         0.0006         0.0001         0.0004         0.0001         0.0002	12	0.0263	0.0481	0.0728	0.0948	0.1094	0.1144	0.1099
15         0.0033         0.0090         0.0194         0.0347         0.0534         0.0724         0.0885           16         0.0014         0.0045         0.0109         0.0217         0.0367         0.0543         0.0719           17         0.0006         0.0021         0.0058         0.0128         0.0237         0.0383         0.0550           18         0.0002         0.0009         0.0029         0.0071         0.0145         0.0255         0.0397           19         0.0001         0.0004         0.0014         0.0037         0.0084         0.0161         0.0272           20         0.0002         0.0006         0.0019         0.0046         0.0097         0.0177           21         0.0001         0.0003         0.0009         0.0024         0.0055         0.0109           22         0.0001         0.0004         0.0012         0.0030         0.0065           23         0.0001         0.0002         0.0006         0.0001         0.0003         0.0008         0.0008           25         0.0001         0.0001         0.0001         0.0001         0.0001         0.0001         0.0001         0.0001           28         0.000	13	0.0142	0.0296	0.0504	0.0729	0.0926	0.1056	0.1099
16         0.0014         0.0045         0.0109         0.0217         0.0367         0.0543         0.0719           17         0.0006         0.0021         0.0058         0.0128         0.0237         0.0383         0.0550           18         0.0002         0.0009         0.0029         0.0071         0.0145         0.0255         0.0397           19         0.0001         0.0004         0.0014         0.0037         0.0084         0.0161         0.0272           20         0.0002         0.0006         0.0019         0.0046         0.0097         0.0177           21         0.0001         0.0003         0.0009         0.0024         0.0055         0.0109           22         0.0001         0.0004         0.0012         0.0030         0.0065           23         0.0001         0.0002         0.0006         0.0016         0.0037           24         0.0001         0.0001         0.0003         0.0003         0.0006         0.0001           26         0.0001         0.0001         0.0001         0.0001         0.0001         0.0001           28         0.0001         0.0001         0.0001         0.0001         0.0001 <th>14</th> <th>0.0071</th> <th>0.0169</th> <th>0.0324</th> <th>0.0521</th> <th>0.0728</th> <th>0.0905</th> <th>0.1021</th>	14	0.0071	0.0169	0.0324	0.0521	0.0728	0.0905	0.1021
17       0.0006       0.0021       0.0058       0.0128       0.0237       0.0383       0.0550         18       0.0002       0.0009       0.0029       0.0071       0.0145       0.0255       0.0397         19       0.0001       0.0004       0.0014       0.0037       0.0084       0.0161       0.0272         20       0.0002       0.0006       0.0019       0.0046       0.0097       0.0177         21       0.0001       0.0003       0.0009       0.0024       0.0055       0.0109         22       0.0001       0.0004       0.0002       0.0006       0.0012       0.0030       0.0065         23       0.0001       0.0002       0.0006       0.0001       0.0003       0.0008       0.0020         24       0.0001       0.0001       0.0003       0.0004       0.0001       0.0002       0.0005         26       0.0001       0.0001       0.0001       0.0001       0.0001       0.0001         28       0.0001       0.0001       0.0001       0.0001       0.0001	15	0.0033	0.0090	0.0194	0.0347	0.0534	0.0724	0.0885
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	16	0.0014	0.0045	0.0109	0.0217	0.0367	0.0543	0.0719
19       0.0001       0.0004       0.0014       0.0037       0.0084       0.0161       0.0272         20       0.0002       0.0006       0.0019       0.0046       0.0097       0.0177         21       0.0001       0.0003       0.0009       0.0024       0.0055       0.0109         22       0.0001       0.0004       0.0012       0.0030       0.0065         23       0.0002       0.0006       0.0016       0.0037         24       0.0001       0.0001       0.0003       0.0008       0.0020         25       0.0001       0.0001       0.0004       0.0001       0.0002       0.0005         27       0.0001       0.0001       0.0001       0.0001       0.0001         28       0.0001       0.0001       0.0001       0.0001	17	0.0006	0.0021	0.0058	0.0128	0.0237	0.0383	0.0550
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	18	0.0002	0.0009	0.0029	0.0071	0.0145	0.0255	0.0397
21       0.0001       0.0003       0.0009       0.0024       0.0055       0.0109         22       0.0001       0.0004       0.0012       0.0030       0.0065         23       0.0002       0.0006       0.0016       0.0037         24       0.0001       0.0003       0.0008       0.0020         25       0.0001       0.0004       0.0004       0.0001         26       0.0001       0.0002       0.0005         27       0.0001       0.0001       0.0001         28       0.0001       0.0001       0.0001	19	0.0001	0.0004	0.0014	0.0037	0.0084	0.0161	0.0272
22       0.0001       0.0004       0.0012       0.0030       0.0065         23       0.0002       0.0006       0.0016       0.0037         24       0.0001       0.0003       0.0008       0.0020         25       0.0001       0.0004       0.0004       0.0010         26       0.0002       0.0005       0.0001       0.0001         28       0.0001       0.0001       0.0001         29       0.0001       0.0001	20		0.0002	0.0006	0.0019	0.0046	0.0097	0.0177
23       0.0002       0.0006       0.0016       0.0037         24       0.0001       0.0003       0.0008       0.0020         25       0.0001       0.0004       0.0004       0.0010         26       0.0001       0.0002       0.0005         28       0.0001       0.0001       0.0001         29       0.0001       0.0001	21		0.0001	0.0003	0.0009	0.0024	0.0055	0.0109
24       0.0001       0.0003       0.0008       0.0020         25       0.0001       0.0004       0.0010         26       0.0002       0.0005         27       0.0001       0.0001         28       0.0001         29       0.0001	22			0.0001	0.0004	0.0012	0.0030	0.0065
25       26       27       28       29       0.0001       0.0001       0.0004       0.0002       0.0001       0.0001       0.0001       0.0001	23				0.0002	0.0006	0.0016	0.0037
26       27       28       29         0.0002       0.0001       0.0001       0.0001       0.0001	24				0.0001	0.0003	0.0008	0.0020
27       28       29       0.0001       0.0001       0.0001       0.0001	25					0.0001	0.0004	0.0010
28 29 0.0001 0.0001	26						0.0002	0.0005
<b>29</b> 0.0001	27						0.0001	0.0002
<b>29</b> 0.0001	28							0.0001
	29							
30	1							